

AMT 3 S.p.A.

VENETO STRADE S.p.A.

SISTEMA DI TRASPORTO PUBBLICO DI TIPO FILOVIARIO

IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO
ING. DOMENICO MENNA

IL PROGETTISTA
ING. TIZIANO PANATO

VALIDATO
ING. ALESSANDRO ZAGO

APPROVATO
ING. DOMENICO MENNA

DATA VALIDAZIONE

DATA APPROVAZIONE

ACCORDO QUADRO
REALIZZAZIONE DI PARCHEGGI SCAMBIATORI
DENOMINATI PARK EST E OVEST
A SERVIZIO DELLA FILOVIA DI VERONA
PROGETTO DI FATTIBILITA' TECNICA-ECONOMICA
PARCHEGGIO OVEST - LOTTO 1

ELABORATO
01.GEN.CSA.01.0

CAPITOLATO SPECIALE
NORME TECNICHE

DATA EMISSIONE
31 Luglio 2023

SCALA
—

NOME FILE
PARK OVEST.PFTE.01.GEN.CSA.01.0

REV. DATA

CONSULENZE SPECIALISTICHE - SERVICE DI PROGETTO :

Progettazione stradale

Ing. Maurizio Fabbiani
via Camuzzoni, 1 - VERONA
e-mail: info@infratecsrl.it
tel. 045 8101737

PARTE I

QUALITÀ E PROVENIENZA DEI MATERIALI

ART.1- CONDIZIONI GENERALI D'ACCETTAZIONE- PROVEDI CONTROLLO« « « « « « « « ..« « « « « « «
ART.2- CARATTERISTICHEDEI VARI 0\$7 (5, \$/, « « « « « « « « « « « « « « ..« « « « « « « « « « « « « « ..2

PARTE II
NORME PER LA ESECUZIONE DEI LAVORI

ART. 3 - SCAVI	7
ART. 4 - DEMOLIZIONI E RIMOZIONI	10
ART. 5 - RILEVATI	11
ART. 6 - CONGLOMERATI CEMENTIZI SEMPLICI E ARMATI (NORMALI E PRECOMPRESI)	27
ART. 7 - COSTRUZIONI IN ACCIAIO.....	46
ART. 8 - DIAFRAMMI E PALANCOLATI (OMISSI)	61
ART. 9 - PALI	61
ART. 10 - OPERE DI CONSOLIDAMENTO	73
ART. 11 - OPERE DI DIFESA.....	90
ART. 12 - POZZI (OMISSI).....	107
ART. 13 - CASSONI(OMISSI).....	107
ART. 14 - GALLERIE (OMISSI).....	107
ART. 15 - PONTI, VIADOTTI E SOTTOVIA	107
ART. 16 - MURATURE.....	122
ART. 17 - MANUFATTI TUBOLARI IN LAMIERA D'ACCIAIO ONDULATA	123
ART. 18 - MISTO GRANULARE NON LEGATO PER FONDAZIONE.....	125
ART. 19 - FONDAZIONI STRADALI, SOTTOFONDIMENTI PAVIMENTAZIONI IN CONGLOMERATO BITUMINOSO.....	128
ART. 20 - DRENAGGI E DRENI.....	214
ART. 21 - OPERE IN VERDE.....	218
ART. 22 - BARRIERE DI SICUREZZA.....	226
ART. 23 - SEGNALETICA ORIZZONTALE	232
ART. 24 - VERNICIATURE	242

QUALITÀ E PROVENIENZA DEI MATERIALI

ART. 1 - CONDIZIONI GENERALI D'ACCETTAZIONE - PROVE DI CONTROLLO

I materiali da impiegare per i lavori compresi nell'appalto dovranno corrispondere, come caratteristiche, a quanto stabilito nelle leggi e regolamenti ufficiali vigenti in materia e nel successivo art. 2; in mancanza di particolari prescrizioni dovranno essere delle migliori qualità esistenti in commercio.

Si precisa che le indicazioni normative riportate nelle presenti norme si intendono sempre riferentesi alla versione più recente delle stesse, comprensiva di eventuali atti di modificazione, integrazione e/o sostituzione.

requisiti di cui sopra.

In ogni caso i materiali, prima della posa in opera, dovranno essere riconosciuti idonei ed accettati dalla Direzione Lavori; l'accettazione dei materiali non è comunque definitiva se non dopo che siano stati posti in opera e l'opera sia stata collaudata.

Nel caso in cui la **D.U.H.J.L.R.Q.H / D.Y.R.U.L. D.E.E.L.D. U.L.I.L.X.W.D.W.R. X.Q.D. T.X.D.O.V.L.D.V.L. S.U.R.Y.Y.I** sostituirla con altra che corrisponda alle caratteristiche volute; i materiali rifiutati dovranno essere allontanati immediatamente dal cantiere a **cura e spese dello stesso Appaltatore**.

riuscita delle opere anche per quanto può dipendere dai materiali stessi.

Le prove dei materiali impiegati o da impiegare, anche se non incluse nelle presenti Norme, purché facenti riferimento ad una normativa in uso, sottostando a tutte le spese necessarie per il prelievo, la formazione e l'invio dei campioni ai Laboratori indicati dalla Direzione Lavori, fatte salve diverse prescrizioni contenute negli articoli specifici delle Norme, il costo diretto delle prove di laboratorio verrà invece sostenuto in parti uguali tra Stazione Appaltante e Appaltatore.

I campioni verranno prelevati in contraddittorio; degli stessi potrà essere ordinata la conservazione nei locali indicati dal 'LUH]LRQH /DYRUL SUHYLD DSSRVL]LRQH GL VLJLOOL H ILUPH GHQ 'LU
garantirne la autenticità e la conservazione.

Le diverse prove ed esami sui campioni verranno effettuate presso i laboratori ufficiali individuati negli elenchi elaborati in conformità alla vigente normativa ed indicati univocamente dalla Stazione Appaltante.

ART. 2 - CARATTERISTICHE DEI VARI MATERIALI

I materiali da impiegare nei lavori dovranno avere i requisiti fissati qui di seguito e negli articoli successivi; dovranno pertanto essere forniti di una idonea certificazione d'origine, che attesti la conformità delle proprie caratteristiche alle specifiche richieste nelle presenti Norme.

Nel caso di mancanza di tale certificazione, il materiale non verrà ritenuto idoneo all'impiego ed immediatamente
DOORQWDQDWR GDO FDQWLHUore.D WRWDOH FXUD H VSHVH GHOOI\$SSD
In caso di difformità con quanto fissato nel presente articolo, varrà quanto prescritto dalla Norma specifica.

- A) Acqua: dovrà essere dolce, limpida, non inquinata da materie organiche o comunque dannose all'uso cui l'acqua medesima è destinata e rispondere ai requisiti stabiliti dalle norme tecniche emanate in applicazione dell'art. 21 della Legge num. 1086/1971 e alla UNI 1008;

- B) Leganti idraulici - Calci aeree- Pozzolane:dovranno corrispondere alle prescrizioni:
- della legge num. 595/1965;
 - delle "Norme sui requisiti di accettazione e modalità di prova dei leganti idraulici" D.M. 14/01/1966, modificato con D.M. 03/06/1968, D.M. 31/08/1972, D.M. 13/09/1993;
 - delle "Norme per l'accettazione delle calci aeree" R.D. num. 2231/1939;
 - delle "Norme per l'accettazione delle pozzolane e dei materiali a comportamento pozzolanico", R.D. num. 2230/1939;
 - UNI EN 197-1 (marzo 2006);

I materiali dovranno trovarsi, al momento dell'uso in perfetto stato di conservazione.

Il loro impiego nella preparazione di malte e conglomerati cementizi dovrà avvenire con l'osservanza delle

- C) Ghiaie - Ghiaietti - Pietrischi - Pietrischetti - Sabbie per opere murarie:dovranno essere provvisti di marcatura CE e conformi alle norme **UNI EN 12620** e **8522**.

Le dimensioni massime degli aggregati costituenti la miscela dovranno essere inerti assortiti con diametro massimo di 30 mm (D30), compatibili con quanto prescritto nel D.M. 09/01/1996 e in ogni caso le maggiori fra quelle previste come compatibili per la struttura a cui il conglomerato cementizio è destinato.

Per le caratteristiche di forma valgono le prescrizioni fissate dall'art. 2 delle Norme citate nel seguente comma D).

Si tratta di materiali da impiegarsi nella formazione dei conglomerati cementizi, esclusi i cementi.

- D) Pietrischi - Pietrischetti - Graniglie - Sabbie - Additivi per pavimentazioni: dovranno soddisfare ai requisiti stabiliti nelle corrispondenti "Norme per l'accettazione dei pietrischi, dei pietrischetti, delle graniglie, delle sabbie e degli additivi per costruzioni stradali" del C.N.R. (Fascicolo num. 4, Ed. 1953 ed eventuali successive modificazioni ed integrazioni) ed essere rispondenti alle specifiche riportate nelle rispettive norme di esecuzione lavori.
- E) Ghiaie - Ghiaietti per pavimentazioni: dovranno corrispondere, come pezzatura e caratteristiche, ai requisiti stabiliti nella "Tabella UNI 2710 Ed. giugno 1945" ed eventuali successive modificazioni ed integrazioni. Dovranno essere costituiti da elementi sani e tenaci, privi di parti alterate, essere puliti e praticamente esenti da materie eterogenee, non presentare perdita di peso, per decantazione in acqua, superiore al 2%.
- F) Pietre naturali: le pietre da impiegare nelle murature, nei drenaggi, nelle gabbionate, etc. dovranno essere sostanzialmente compatte ed uniformi, sane e di buona resistenza alla compressione, prive di parti alterate. Esse dovranno corrispondere ai requisiti d'accettazione stabiliti nel R.D. 2232/1939 "Norme per l'accettazione delle pietre naturali da costruzione". Dovranno avere forme regolari e dimensioni adatte al loro particolare impiego. Le pietre grezze per murature frontali non dovranno presentare screpolature e peli: dovranno essere sgrossate col martello ed anche con la punta, in modo da togliere la scabrosità più sentite nelle facce viste e nei piani di contatto così da permettere lo stabile assestamento su letti orizzontali e in perfetto allineamento.
- G) Pietre da taglio: proverranno dalle cave che saranno accettate dalla Direzione Lavori. Esse dovranno essere sostanzialmente uniformi e compatte, sane e tenaci, senza parti alterate, vene, peli od altri difetti, senza immasticature o tasselli. Esse dovranno corrispondere ai requisiti di accettazione stabiliti dal R.D. 2232/1939. Le lavorazioni che potranno essere adottate per le pietre da taglio saranno le seguenti:
- a) a grana grossa
 - b) a grana ordinaria
 - c) a grana mezza fina
 - d) a grana fina
- Quando anche si tratti di facce semplicemente abbozzate, esse dovranno venire lavorate sotto regolo in modo da non presentare incavi o sporgenze maggiori di 2 cm rispetto al piano medio; le pietre lavorate a punta grossa non presenteranno irregolarità maggiori di 1 cm. Per le pietre lavorate a punta mezzana od a punta fina, i letti di posa saranno lavorati a piano, e le facce dovranno avere gli spigoli vivi e ben rifilati in modo che le connessioni non eccedano i 5 mm. Dove sia prescritta la lavorazione a martellina, le superfici e gli spigoli dovranno essere lavorati in modo che le commessure non eccedano 3 mm. Non saranno tollerate né smussature negli spigoli, né cavità nelle facce, né masticature o rattoppi.
- H) Materiali laterizi: dovranno corrispondere ai requisiti d'accettazione stabiliti con R.D. 2232/1939 "Norme per l'accettazione dei materiali laterizi" ed alle Norme UNI 56265, UNI 1607, UNI 56265, UNI 563065, UNI 563265. I mattoni dovranno essere ben cotti, di forma regolare, con gli spigoli ben profilati e dritti; alla frattura dovranno presentare struttura fine ed uniforme ed essere senza calcine e impurità.
- I) Argilla espansa: dovrà essere ottenuta mediante clinkerizzazione in forni rotanti ad una temperatura non inferiore a 1200 °C e peso in mucchio 320÷630 kg/mc a seconda della granulometria.
- J) Blocchi prefabbricati per vibro-compressione: saranno confezionati con inerti di buona qualità e dosaggi non inferiori a 200 kg di cemento, di tipo IV 42.5 o 42.5R, per metro cubo di impasto. La resistenza a rottura degli elementi dovrà essere:
- 8 MPa per blocchi prefabbricati con impiego di ghiaietti;
 - 3 MPa per blocchi prefabbricati con impiego di argilla espansa.
- La superficie delle costole dovrà essere almeno pari, nel caso di strutture non portanti, al 40%; nel caso di strutture portanti al 65% della superficie apparente del piano della faccia del blocco.
- K) Blocchi prefabbricati di cemento e argilla espansa faccia vista: saranno prodotti con inerti di buona qualità e dosaggi non inferiori a 200 kg di cemento, di tipo IV 42.5 o 42.5R, per metro cubo di impasto. Saranno confezionati con conglomerato cementizio a struttura chiusa; la curva granulometrica varierà da 0.5÷4 mm; la densità da 1.200÷1.600 kg/mc. Una varietà dei blocchi faccia vista è costituita dagli «splittati» ottenuti a spacco da un blocco doppio e possono essere a paramento non scanalato.
- L) Materiali ferrosi: saranno esenti da scorie, soffiature, saldature e da qualsiasi altro difetto. Gli acciai per c.a., c.a.p. e

carpenteria metallica dovranno soddisfare ai requisiti stabiliti dalle Norme UNI EN 10025/90.

Per le armature del c.a. s'impiega un acciaio in barre a aderenza migliorata di tipo B450C controllato in stabilimento, con caratteristiche:

- x Tensione caratt. di snervamento: $f_{yk} \geq 50 \text{ N/mm}^2$
- x Tensione caratt. di rottura: $f_{tk} \geq 1 \text{ P P}$
- x Allungamento uniforme al carico max.: $\epsilon_{yk} > 7,5\%$
- x $1,15 < f_{t/fy} < 1,35$
- x $f_{y,eff} / f_{y,nom} < 1,25$

Il lamierino di ferro per formazione di guaine per armature per c.a.p. dovrà essere del tipo laminato a freddo, di qualità extra dolce ed avrà spessore di 0.2 mm.

I bulloni normali saranno conformi per le caratteristiche dimensionali alle norme UNI 5572 UNI 5593 UNI EN 2089/98, zincati a caldo secondo CEI 7/6..

I tubi in acciaio senza saldatura, per costruzioni meccaniche, dovranno soddisfare la norma UNI EN 10025/90 ed essere del tipo S 355

- M) Acciaio inossidabile: dovrà presentare elevata resistenza alla corrosione ed al calore e rispondere, per composizione chimica, caratteristiche e prescrizioni generali, alla norma UNI 6900

Le lamiere in acciaio inox saranno laminate a freddo alla norma UNI 8317.

La designazione degli acciai è fatta per composizione chimica, dove «x» sta per «acciaio legato», il primo numero indica la percentuale di carbonio moltiplicata per 100 ed i numeri finali indicano i tenori degli elementi di lega in %.

Oltre alla classificazione UNI verrà abitualmente usata anche la classificazione AISI (American Iron and Steel Institute).

- N) Acciaio zincato: profilati, lamiere e tubi in acciaio, di qualsiasi sezione, spessore o diametro, tanto in elementi singoli quanto assemblati in strutture composte, dovranno essere zincati per immersione in zinco fuso, nel rispetto delle prescrizioni della norma di unificazione Progetto SS UNI E 14.07.000 (rivestimenti metallici protettivi applicati a caldo- rivestimenti di zinco ottenuti per immersione su oggetti diversi, fabbricati in materiale ferroso).

Per tutti i manufatti in lamiera zincata quali coperture, condotti, canali di gronda, converse, scossaline, compluvi, infissi, serrande, serbatoi per acqua e simili, se non altrimenti specificato dovranno essere impiegate lamiere zincate secondo il procedimento Sendzimir.

Lo strato di zincatura, inteso come massa di zinco, espressa in grammi al metro quadrato, presente complessivamente su ciascuna faccia della lamiera, se non diversamente specificato, non dovrà essere inferiore a:

- 190 g/mq per zincatura normale
- 300 g/mq per zincatura pesante.

- O) Alluminio e leghe leggere per laminati, trafilati o sagomati non estrusi dovrà essere impiegato alluminio primario di cui alla norma UNI 4507 «Alluminio primario ALP 99.5 da lavorazione plastica».

Leghe leggere da lavorazione plastica resistenti alla corrosione dovranno corrispondere alle norme UNI 63569 UNI 3571.

- P) Alluminio anodizzato: dovrà risultare conforme alla norma UNI 4502 «Rivestimenti per ossidazione anodica dell'alluminio e sue leghe. Classificazione, caratteristiche e collaudo».

Gli strati normalizzati di ossido anodico saranno definiti mediante una sigla (OTO, BRI, ARP, ARC, ARS, IND, VET rispettivamente per strato: ottico, lante, architettonico lucido, architettonico spazzolato, architettonico satinato chimicamente, industriale grezzo, vetroso), un numero che ne indica la classe di spessore e l'eventuale indicazione della colorazione.

Per gli strati architettonici la norma prevede quattro classi di spessore:

- Classe 5: spessore strato min. 5 µm
- Classe 10: spessore strato min. 10 µm
- Classe 15: spessore strato min. 15 µm
- Classe 20: spessore strato min. 20 µm.

Di queste la prima verrà impiegata in parti architettoniche per usi interni di non frequente manipolazione, la seconda per parti architettoniche esposte all'atmosfera con manutenzione periodica, la terza in parti esposte ad atmosfere industriali o marine e la quarta, di tipo rinforzato, in atmosfere particolarmente aggressive.

- Q) Rame: lamiere, nastri e fili saranno conformi alle UNI 3310/2^/3^/4^.

- R) Prodotti plastici metacrilici: caratterizzati da infrangibilità, leggerezza ed elevatissima resistenza agli agenti atmosferici, dovranno rispondere alle prescrizioni di cui alle seguenti norme di unificazione: UNI 7067 ³ O D W H U L H S O D V W L F K H P H W D F U L O L F K H S H U V W D P S D J J L R H G H V W U X D M R Q H G L S R O L P H W L O P H W D F U L O D W R 7 L S L S U H V F U L J L R Q L H S U R Y H'

Le lastre potranno essere di tipo I (colorate in forma e successivamente polimerizzate in blocco) e di tipo II

(prepolimerizzate e termoestruse).

In ogni caso saranno assolutamente prive di difetti superficiali e di forma.

I lucernari, sia a cupola (a semplice od a doppia parete anticondensa) che continui, saranno fabbricati con lastre di polimetilmetacrilato delle migliori qualità (plexiglass, perspex, etc.).

- S) Legnami: di qualunque essenza essi siano, dovranno soddisfare, sia per le opere definitive che per quelle provvisorie a tutte le prescrizioni ed avere i requisiti delle precise categorie di volta in volta prescritte e non dovranno presentare difetti incompatibili con l'uso a cui sono stati destinati.
- I legnami rotondi o pali dovranno provenire da vero tronco e non rami, saranno diritti in modo che la congiungente i centri delle due basi non esca in alcun punto dal palo.
- Dovranno essere scortecciati per tutta la loro lunghezza e rettificati in superficie; la differenza fra i diametri medi delle estremità non dovrà superare il quarto del maggiore dei due diametri.
- I legnami grossolanamente squadri ed a spigolo smussato, dovranno avere tutte le facce spianate, tollerandosi in corrispondenza ad ogni spigolo l'alburno e lo smusso in misura non maggiore di $\frac{1}{5}$ della dimensione trasversale dell'elemento.
- I legnami a spigolo vivo dovranno essere lavorati e squadri a sega e dovranno avere tutte le facce esattamente spianate, senza rientranze o risalti, con gli spigoli tirati a filo vivo, senza alburno né cirsosta.
- I legnami, in genere, dovranno corrispondere ai requisiti di cui alle Norme UNI in vigore.
- I legnami di tipo lamellare dovranno essere di qualità I secondo la normativa DIN 4074, con giunzioni a pettine secondo la normativa DIN 88140 e la laccenza lignea sarà preferibilmente di abete rosso o larice.
- Le strutture in legno lamellare dovranno essere prodotte da stabilimenti in possesso del certificato di incollaggio di tipo A, in conformità alla norma DIN 1052. Gli eventuali trattamenti protettivi spessori e le modalità applicative degli stessi, dovranno essere del tipo previsto negli elaborati progettuali.
- T) Leganti ed emulsioni bituminosi: dovranno soddisfare i requisiti stabiliti nelle corrispondenti norme C.N.R. "Norme per l'accettazione dei bitumi per usi stradali" Fascicolo num. 2 Ed. 1951; "Norme per l'accettazione delle emulsioni bituminose per usi stradali" Fascicolo num. 3 Ed. 1958 e loro eventuali successive modificazioni ed integrazioni.
- U) Leganti bituminosi: dovranno corrispondere ai requisiti di cui alle "Norme per l'accettazione dei bitumi per usi stradali"- Fascicolo num. 7 Ed. 1957 del C.N.R. e eventuali successive modificazioni ed integrazioni.
- V) Vetri e cristalli: dovranno essere, per le richieste dimensioni, di un pezzo, di spessore uniforme, di prima qualità, perfettamente incolori, trasparenti, privi di scorie, bolle, soffiature, ondulazioni, nodi, opacità lattiginose, macchie e qualsiasi altro difetto.
- W) Cristalli lustri: si intendono per tali i vetri piani con entrambi le facce tese, mediante trattamento "Float", praticamente piane, parallele e lustre.
- Essi dovranno rispondere alle norme di unificazione UNI 6747 per vetri pianicristalli lustri (lustrati e float).
- X) Vetri uniti al perimetro (vetro -camera): saranno costituiti da pannelli prefabbricati formati da due lastre di vetro piano accoppiate (a mezzo di profilato e distanziatore saldato con adesivi o sigillanti), fra le quali è racchiusa aria o gas disidratati.
- Il giunto d'accoppiamento dovrà essere assolutamente ermetico e di conseguenza, non dovrà presentarsi nessuna traccia di polvere o di condensa sulle superfici interne di cristalli.
- Essi dovranno presentarsi perfettamente trasparenti ed inoltre stabili alla luce, all'invecchiamento ed agli agenti atmosferici.
- Per le tolleranze sugli spessori, dimensionali e di forme si rimanda alle norme UNI 73172
- Y) Geotessili: costituiti da tessuto non tessuto a filamento continuo ottenuto da fibre 100% polipropilene o poliestere di prima qualità (con esclusione fibre riciclate), agglomerate mediante sistema di agugliatura meccanica, stabilizzate ai raggi UV, con esclusione di collanti, resine, additivi chimici e/o processi di termofusione, termocalandratura e termolegatura. I geotessili sono a filo continuo e il filamento ha lunghezza teoricamente illimitata.
- Nella tabella che segue vengono riepilogate, in relazione alla natura chimica dei polimeri impiegati, le principali caratteristiche degli stessi:

Materie prime- caratteristiche tecniche	Poliestere	Polipropilene
Densità minum. (g/cmc)	1.38	0.90
Punto di rammollimento minum. (°C)	230÷250	140
Punto di fusione minum. (°C)	260÷265	170÷175
Punto d'umidità (% a 65% di umidità rel.)	0.4	0.04

I geotessili dovranno non avere superficie liscia, essere insospititi ed atossici, resistenti ai raggi ultravioletti, ai solventi, alle reazioni chimiche che si producono nel terreno, alle cementazioni naturali, all'azione di microrganismi,

essere antinquinanti ed isotropi.

Dovranno essere forniti in rotoli di larghezza la più ampia possibile in relazione alle modalità di impiego.

Il materiale dovrà essere qualificato prima dell'impiego mediante le seguenti prove:

Caratteristiche tecniche	Normativa
campionatura (per N deve intendersi il rotolo o la pezza)	EN ISO 10320
peso (g/mq)	EN 965
spessore (mm)	EN 9641
resistenza a trazione longitudinale/trasversale (kN/ml)	EN ISO 10319
allungamento a rottura longitudinale/trasversale (%)	EN ISO 10319
resistenza al punzonamento CBR (N)	EN ISO 12236
prova di caduta con (diametro massimo del foro) (mm)	EN 918
apertura efficace dei pori (Pn)	EN 12956
permeabilità verticale rispetto al piano senza carico (l/mq*sec)	EN ISO 11058
SHUPHDELOLWj DOO¶DFTXD QHO SLDQ	EN 12958
resistenza al¶LQYHFFKLD PHQWR GLPLQXJLF	ENV 12224
resistenza chimica (diminuzione carico rottura) (%)	ENV 13438

- Z) Tubazioni in PVC: in cloruro di polivinile rigido serie pesante, dei tipi 302, 303/1 e 303/2, secondo le vigenti Norme UNI, con giunti a bicchiere muniti di guarnizione in gomma.

Ogni tubo dovrà portare impresso, in modo evidente, leggibile ed indelebile, il nominativo del produttore, il diametro nominale, l'indicazione del tipo; dovrà essere munito inoltre del marchio di conformità alla Norma UNI rilasciato dall'Istituto Italiano dei Plastici.

AA) Materiali per opere in verde:

Terreno vegetale: il materiale da impiegarsi per il rivestimento delle scarpate di rilevato, per la formazione delle banchine laterali per il ricarico, la livellazione e la ripresa di aree comunque destinate a verde, dovrà essere terreno vegetale, proveniente da scotico di terreno a destinazione agraria da prelevarsi fino alla profondità massima di 1.00 ml.

Qualora il prelevamento della terra venga fatto da terreni naturali non coltivati, la profondità di prelevamento sarà limitata al primo strato di suolo esplorato dalle radici delle specie a portamento erbaceo, ossia a quello spessore ove la presenza di humus e le caratteristiche fisico-biologiche del terreno permettono la normale vita dei vegetali, ma in ogni caso non superiore a 50 cm.

/ ¶ \$ S S D O W D W R U H S U L P D G L H I I H W W X D U H L O S U H O H Y D P H Q W R G H O O D
indicando il sito di prelevamento; la Direzione Lavori eventualmente potrà richiedere un prelievo di campioni in contraddittorio, per le analisi di idoneità del materiale, da effettuarsi presso una stazione di chimica agraria
U L F R Q R V F L X W D D F X U D H V S H V H G H O O ¶ \$ S S D O W D W R U H

Concimi: i prodotti minerali semplici o complessi usati per la concimazione di fondo od in copertura dovranno essere di marca nota sul mercato nazionale, avere titolo dichiarato ed essere conservati negli involucri originali di fabbrica.

Materiale vivaistico: O ¶ \$ S S D O W D W R U H G v e n i z z a C e l l a D i r e z i o n e L a v o r i p o t r a c a c c i a r e il materiale, previa visita ai vivai che devono essere dislocati in zone limitrofe o comunque assimilabili.

Le piantine e talee dovranno essere comunque immuni da qualsiasi malattia parassitaria.

Sementi: O ¶ \$ S S D O W D W R U H p a s a t o r e d o v r a f o r n i r e s e m e n t i d i o t t i m a q u a l i t à e r i s p o n d e n t i e s a t t a m e n t e a g e n e r e e s p e c i e r i c h i e s t a , s e m p r e n e l l e c o n f e z i o n i o r i g i n a l i s i g i l l a t e m u n i t e d i c e r t i f i c a t o d i i d e n t i t à e d a u t e n t i c i t à c o n l ' i n d i c a z i o n e d e l g r a d o d i p u r e z z a e d i g e r m i n a b i l i t à d e l l a d a t a d i s c a d e n z a s t a b i l i t i d a l l e l e g g i v i g e n t i .

Per evitare che possano alterarsi o deteriorarsi, le sementi devono essere immagazzinate in locali freschi, ben aerati e privi di umidità.

Per il prelievo dei campioni di controllo, valgono le norme dell'art. 1.

Per ulteriori approfondimenti, riguardanti tutti i materiali per opere in verde, si fa riferimento a quanto riportato nell'articolo specifico per l'esecuzione dei lavori.

- BB) Materiali di qualsiasi provenienza da impiegare nelle lavorazioni: materiali per rilevati e/o riempimenti, aggregati grossi e fini per conglomerati, drenaggi, fondazioni stradali, pietrame per murature, drenaggi, gabbioni, etc. I materiali da impiegare nelle lavorazioni sopra indicate dovranno essere sottoposti dalla Direzione prima del loro impiego, alle verifiche e prove di laboratorio, per accertarne la idoneità in relazione alle particolari utilizzazioni previste.

Dopo che la Direzione Lavori avrà espresso il proprio benestare sulla base dei risultati delle prove in laboratorio, il P D W H U L D O H S R W U j H V V H U H L P S L H J D W R Q H O O D S U R G X j L R Q H I H U P R I
gli effetti della rispondenza alle specifiche norme contrattuali.

Gli oneri per prove e verifiche di idoneità sono a t o t a l e H G H V F O X V L Y R F D U L F R G H O O ¶ \$ S S D O W

PARTE II NORME PER LA ESECUZIONE DEI LAVORI

Premessa

/ ¶ \$SSDOWDWRUH GRYUj HVHJXLUH OH RSHUH LQ RWWHPSHUDQ]D DOOH competenti in materia di Lavori Pubblici

Ove non sia presente una disciplina normativa verranno adottate norme e raccomandazioni tecniche di Enti di XQLILFD]LRQH QD]LRQDOL ULFRQRVFLXWL 81, &(, &15 HWF UHVWD sistemi costruttive materiali rispondenti a normative analoghe di Enti di pari grado appartenenti a paesi membri UE.

3HUWDQWR IHUPR UHVWDQGR RJQL DOWUD UHVSQRVDELOLWj GHOO¶\$ responsabile della esecuzione delle opere

Le presenti Norme Tecniche determinano in modo prioritario le modalità esecutive, i materiali, le lavorazioni; in altre parole, nel caso di discrepanze e difformità tra Norma Tecnica e descrizione delle lavorazioni contenuta nell'Elenco Prezzi, dovrà essere seguito, obbligatoriamente, quanto previsto nelle Norme Tecniche.

ART. 3- SCAVI

3.0- Norme generali

6L GHILQLVFH VFDYR RJQL PRYLPHQWD]LRQH GL PDVVH GL WHUUHQR GD il nastro stradale e sue pertinenze, quali ad esempio:

- impianti di rilevati;
- LPSLDQWL GL RSHUH G¶DUWH
- cunette, accessi, passaggi e rampe, etc.

In generale lo scavo potrà essere eseguito con le modalità scelte dall'Appaltatore, solo in funzione della propria organizzazione delle attrezzature impiegate, nel rispetto delle specifiche e delle prescrizioni stabilite dagli elaborati di progetto e di contratto.

Gli scavi si distinguono macroscopicamente in :

- scavi di sbancamento;
- scavi di fondazione.

Qualora, per la qualità del terreno o per qualsiasi altro motivo, fosse necessario puntellare, sbatacchiare ed armare le pareti GHJOL VFDYL O¶\$SSDOWDWRUH GRYUj SURYYHGHUYL D VXH VSHVH smottamenti e franamenti; in ogni caso testD FDULFR GHOO¶\$SSDOWDWRUH LO ULVDUFLPH da persone, cose o dall'opera medesima.

1HO FDVR GL IUDQDPHQWR GHJOL VFDYL q D FDULFR GHOO¶\$SSDOWDWRUH profilo GL VFDYR QXOOD q GRYXWR DOO¶\$SSDOWDWRUH SHU LO PDQFDWR armature e sbatacchiature.

1HO FDVR FKH D J LXGL]LR GHOD 'LUH]LRQH /DYRUL OH Appaltatore]LRQL C sarà tenuta a coordinare opportunamente per campioni la successione e la esecuzione delle opere di scavo e murarie.

4XDORUD QHJOL VFDYL LQ JHQHUH VL IRVVHUR VXSHUDWL L OL¶LWL DV in più, utilizzando materiali idonei.

Dovrà inoltre procedere, quando necessario, al taglio delle piante, all'estirpazione delle ceppaie, radici, arbusti, etc. e l'eventuale loro trasporto in aree apposite ed alla eventuale demolizione di massicciate esistenti, secondo le modalità stabilite specificatamente al punto 3.4.

/ ¶ \$SSDOWDWRUH GRYUj DVVLFXUDUH LQ RJQL FDVR LO UHJRODUH VPD compresi gli oneri per il loro trattamento secondo le vigenti norme di legge.

Ai fini della determinazione del compenso relativo allo scavo in roccia, si farà riferimento alla durezza degli elementi lapidei in banco; la definizione della durezza della roccia deriverà da una serie di prove sclerometriche eseguite secondo metodi canonici i cui risultati dovranno essere confrontabili al Me (modulo elastico) espresso in GPa e quindi saranno considerate:

- rocce tenere quelle aventi un Me " 1 GPa;
- rocce medie quelle aventi 1 GPa < Me 5 GPa;
- rocce dure quelle aventi un Me > 5 GPa.

6L FRQVLGHUD 3URFFLD GD PLQD' H SHUWDQWR GD SDJDUH FRQ LO UH 3URFFLD GXUD' R 3URFFLD GD PLQD' VRQR GD FRQVLGHUDUVL HTXLYDO

I materiali provenienti dagli scavi, esuberanti il fabbisogno del cantiere o non idonei per essere riutilizzati, dovranno essere portati a rifiuto nelle aree di deposito (discariche) indicate in progetto o individuate in corso d'opera, quale la distanza, dietro formale autorizzazione della Direzione di Area.

La collocazione dei materiali a rifiuto in tali siti andrà effettuata con le modalità e le prescrizioni previste negli elaborati relativi alle aree di deposito (discariche), facenti parte integrante del progetto opera vedere Tav. P.20

GHOO HYHQWXDOLWj LQYHFH FKH O¶\$SSDOWDWRUH GHEED SURYYHGHU dovrà, a sua cura e spese, ottenere la disponibilità delle aree e dei loro accessi, comprese le relative, nonché SURYYHGHUH DOOD VLVVHPD]LRQH H DOOD UHJRODUL]]D]LRQH VXSHUILL

ed approvato dalla Direzione Lavori.

1HO FDVR LQ FXL D VHJXLWR GL SURYH ~~se i materiali fossero ritenuti idonei, dovranno essere trasportati in aree di accumulo e custoditi opportunamente.~~
materiali fossero ritenuti idonei, dovranno essere trasportati in aree di accumulo e custoditi opportunamente.
Le quantità di materiali riutilizzabili dovranno eventualmente essere trattati per ridurre le emissioni prescritte, secondo
QHFHVVLWj GHOOH SUHVHQWL 1RUPH ULSUHL DQFKH SL• YROWH H WU
,Q SDUWLFRODUH TXDORUD O¶SSSDOWDWRUH GRYH ~~Uccati idonei dalla~~ UH VF
Direzione Lavori, potranno essere riutilizzati per murature; la parte residua potrà essere reimpiegata nell'ambito del
cantiere per la formazione di rilevati o di riempimenti avendola ridotta a pezzatura di dimensioni non superiori a 3
secondo il disposto delle presenti Norme.

3HU O LPSLHJR GL PLQH QHOOD HVHFXJLRQH GHJOL VFDYL O¶SSSDOWDWRUH
parte delle autorità competenti ed osservare tutte le prescrizioni imposte dalle ~~regole~~ regolamenti in vigore.

Lo sparo di mine effettuato in vicinanza di strade, di ferrovie, di luoghi abitati, di linee aeree di ogni genere, ~~dovrà esse~~
attuato con opportune cautele in modo da evitare, sia la proiezione a distanza del materiale, ~~che il~~ regolamento delle
proprietà limitrofe, sia effetti vibrazionali nocivi che dovranno essere tenuti sotto controllo mediante monitoraggio.
Nel caso che per la vicinanza di agglomerati civili o industriali o per i risultati del monitoraggio, le ~~capacità~~ ~~potrebbe~~ non
IRVVHUR ULWHQXWH VXIILFLHQWL DG HYLWDUH GDQQHJJLDPHQWL DOO
opportuni mezzi meccanici.

Le scarpate degli scavi dovranno essere profilati con inclinazioni appropriate in relazione ~~alla~~ natura ed alle caratteristiche
fisico-meccaniche del terreno, la cui stabilità dovrà essere accertata con apposite verifiche geotecniche a carico
GHOO¶SSSDOWDWRUH

Il fondo e le pareti degli scavi non eseguiti a carattere provvisorio dovranno ~~essersi~~ ~~profiliati~~ secondo quote e pendenze di
SURJHWWR QHO FDVR LQ FXL LO IRQGR GHJOL VFDYL ULVXOWDVVH VPF
compattazione pari al 95% della massima massa volumica del secco ottenibile in laboratorio (Patente di compactazione
AASHO modificata).

Se negli scavi vengono superati i limiti assegnati dal progetto, non si terrà conto del maggior lavoro eseguito e
O¶SSSDOWDWRUH GRYUj D VXD FXUD H VSHVH ~~La~~ ~~Si~~ ~~non~~ WLQDUH L YROX

3.1 - Scavi di sbancamento

Sono così denominati gli scavi occorrenti per la formazione del sedime d'imposta dei fabbricati, l'apertura della sede
stradale, dei piazzali e delle opere accessorie, portati a finitura secondo i tipi di ~~progettati~~ ~~per~~ le gradonature di
ancoraggio dei rilevati, previste per terreni con pendenza superiore al 20%; la bonifica del piano di posa; lo spianamento
del terreno, l'impianto di opere d'arte, il taglio delle scarpate delle trincee o di rilevati, ~~o di~~ ~~rinforzo~~ o approfondimento di
cunette, di fossi e di canali.

3.2 - Scavi di fondazione

Per scavi di fondazione si intendono quelli chiusi da pareti, di norma verticali o subverticali, riproducenti il perimetro
dell'opera, effettuati al di sotto del piano ~~orizzontale~~ ~~passante~~ per il punto più depresso del terreno lungo il perimetro
medesimo.

Questo piano sarà determinato, a giudizio della Direzione Lavori, o per l'intera area di fondazione o per più parti in cui
questa può essere suddivisa, a seconda ~~ella~~ ~~accidentalità~~ del terreno, sia delle quote dei piani finiti di fondazione.

Gli scavi saranno, a giudizio insindacabile della Direzione Lavori, spinti alle necessarie profondità, fino al rinvenimento
del terreno della capacità portante prevista in ~~progetto~~

Qualora si rendesse necessario dopo l'esecuzione dello scavo, il ripristino delle quote per l'impronta della fondazione
dell'opera, i materiali da utilizzare saranno i seguenti:

- 1) per uno spessore di 30÷50 cm, sabbia fine lavata;
- 2) per il rimanente ~~spessore~~, materiali appartenenti al gruppo A1, anche provenienti da scavi.

Al termine del ripristino dei piani d'imposta, salvo diverse e più restrittive prescrizioni motivate dalla necessità di
garantire maggiore stabilità alla fondazione, il modulo di ~~defazione~~ ~~Md~~ al primo ciclo di carico su piastra (diametro
30 cm), dovrà risultare non inferiore a 40 MPa nell'intervallo tra 1.50÷2.50 daN/cm².

I piani di fondazione saranno perfettamente orizzontali, o disposti a gradoni, con leggera pendenza verso ~~quella~~ ~~per~~
opere che ricadessero sopra falde inclinate; le pareti saranno verticali od a scarpa.

Gli scavi di fondazione potranno essere eseguiti, ove ragioni speciali non lo vietino, anche con pareti a scarpa aventi la
pendenza minore di quella prevista, ~~in~~ ~~al~~ caso, nulla è dovuto per il maggiore scavo di fondazione e di sbancamento
eseguito di conseguenza.

È YLHWDWR DOO¶SSSDOWDWRUH VRWWR SHQD GL GHPROLUH LO JLj IDV
Lavori abbia verificato ~~ed~~ ~~accettato~~ i piani delle fondazioni.

/¶SSSDOWDWRUH GRYUj SURYYHGHUH D VXD FXUD H VSHVH DO ULHPSLF
fondazione intorno alle murature ed al loro costipamento fino alla quota prevista.

Per gli scavi di fondazione si applicheranno le norme previste dal D.M. 11/03/1988 e successive modificazioni ed
integrazioni.

Gli scavi per posa di tubazioni sono assimilati a quelli di fondazione.

Per tali scavi valgono tutte le norme applicabili descritte per ~~quella~~ ~~di~~ ~~fondazione~~.

3HU JOL VFDYL D VHJLRQH REEOLJDWD QHFHVVDUL SHU OD FROORFDj

rinterro, con materiali idonei, sopra le condotte secondo le modalità stabilite dagli elaborati progettuali.

3.3- Scavi subacquei

Gli scavi di fondazione sono considerati subacquei, solo se eseguiti a profondità maggiore di 20 cm sotto il livello costante a cui si stabilizzano le acque eventualmente esistenti nel terreno.

Gli esaurimenti d'acqua dovranno essere eseguiti mezzi più opportuni per mantenere costantemente asciutto il fondo dello scavo e tali mezzi dovranno essere sempre in perfetta efficienza, nel numero e con le portate e le prevalenze necessarie e sufficienti per garantire la continuità del proscioglimento.

5 H V W D F R P X Q T X H L Q W H V R F K H Q H O O H V H F X J L R Q H G L W X W W L J O L V F D cura e spese:

- ad assicurare il naturale deflusso delle acque che si riscontrassero scorrenti sulla superficie del terreno, allo evitare che esse si versino negli scavi;
- a togliere ogni impedimento o ogni causa di rigurgito, che si opponesse così al regolare deflusso delle acque, anche ricorrendo alla apertura di canali fuggitori;
- agli adempimenti previsti dalle vigenti leggi sia statali che regionali, in ordine alla tutela delle acque dall'inquinamento;
- all'espletamento delle pratiche per l'autorizzazione allo scarico nonché agli oneri per l'eventuale trattamento delle acque.

3.4- Diserbamento e scoticamento

Il diserbamento consiste nella rimozione ed asportazione di erbe, radici, cespugli, piante e alberi.

Lo scoticamento consiste nella rimozione ed asportazione del terreno vegetale, di qualsiasi consistenza e con qualunque contenuto d'acqua.

- 1 H O O T H V H F X J L R Q S S C H O W D D R U H L G B Y U j D W W H Q H U V L D T X D Q W R V H J X H
- il diserbamento e lo scoticamento del terreno dovranno sempre essere eseguiti prima di effettuare qualsiasi lavoro di scavo o rilevato;
 - tutto il materiale vegetale, inclusi ceppi e radici, dovrà essere completamente smosso, alterando il meno possibile la consistenza originaria del terreno in sito;
 - il materiale vegetale scavato, se riconosciuto idoneo dalla Direzione Lavori, previo ordine di servizio, potrà essere utilizzato per il rivestimento delle scarpate; diversamente il materiale scavato dovrà essere trasportato a discarica. Rimane comunque categoricamente vietata la posa in opera di tale materiale per la costruzione dei rilevati;
 - O D O D U J K H J J D G H O O R V F R W L F D P H Q W R K D P O O F e s s e r e d o n n a t a d i q u o t a d i c m 2 0 a l d i s o t t a d e l c a m p a g n a e s a r à o t t e n u t o g r a d o n a t a s e c o n d o i p r o f i l i e l e i n d i c a z i o n i c h e s a r a n n o d a t e d a l l a D i r e z i o n e L a v o r i i n r e l a z i o n e a l l e p e n d e n z e d e i s i t i d i i m p i a n t o . L o s c o t i c a m e n t o s a r à s t a b i l i t o d i n o r m a a l l a q u o t a d i c m 2 0 a l d i s o t t a d e l c a m p a g n a e s a r à o t t e n u t o p r a t i c a n d o i n e c c e s s a r i s c a v i d i s b a n c a m e n t o t e n u t o c o n t o d e l l a n a t u r a e c o n s i s t e n z a d e l l e f o r m a z i o n i c o s t i t u e n t i i s i t i d i L P S L D Q W R S U H Y H Q W L Y D P H Q W H D F F H U W D W H D Q F K H F R Q O T D X V L O L R C

3.5- Controlli sugli scavi

Nel corso dei lavori, al fine di verificare la rispondenza della effettiva situazione geotecnica con le ipotesi

S U R J H W W X D O L O D ' L U H J L R Q H / D Y R U L L Q F R Q W U D G G L W W R U L R F R Q caratteristiche del terreno o roccia sul fronte di scavo.

3.5.1- Prove di laboratorio

Le caratteristiche dei materiali saranno accertate mediante le prove di laboratorio di seguito riportate.

Terre:

- analisi granulometrica
- determinazione del contenuto naturale di acqua
- d e W H U P L Q D J L R Q H G H O O L P L W H O L T X L G R H G H O O T L Q G L F H G L S O D V W L F 2332
- eventuale determinazione delle caratteristiche di resistenza al taglio.

Rocce:

- resistenza a compressione monoassiale.

In presenza di terreni dal comportamento intermedio tra quello di una roccia e quello di una terra, le suddette prove potranno essere integrate al fine di definire con maggior dettaglio la reale situazione geotecnica.

La frequenza delle prove dovrà essere effettuata come segue:

- ogni 500 mc di materiale scavato e ogni 5.00 ml di profondità dello scavo
- in occasione di ogni cambiamento manifesto delle caratteristiche litologiche e/o geomeccaniche;
- ogni qualvolta richiesto dalla Direzione Lavori.

3.5.2- Prove in sito

Nel caso di terreni geotecnici che consenta di identificare le tipologie dei terreni interessati, con le opportune prove di identificazione.

Nel caso di rocce, si dovrà procedere al rilevamento geomeccanico, al fine di identificare la litologia presente e

OD FODVVH JHRPHFFDQLFD FRUULVSRQGHQWH PHGLDQWH O¶LPSLHJR G
Si dovrà in ogni caso verificare la rispondenza delle ~~pezze~~ e delle quote di progetto, con la frequenza necessaria al caso in esame.

ART. 4 - DEMOLIZIONI E RIMOZIONE

4.1 - Demolizione di murature e fabbricati

Le demolizioni di fabbricati e di murature di qualsiasi genere (armate e non o precompresso), possono essere integrali o in porzioni a sezione obbligata, eseguite in qualsiasi dimensione anche in breccia, entro e fuori terra, a qualsiasi altezza. Verranno impiegati i mezzi previsti dal progetto e/o ritenuti idonei dalla Direzione Lavori: scalpelli a mano o meccanica, martello demolitore, agenti demolitori non esplosivi ad azione chimica con espansione lenta e senza propagazione dell'onda d'urto; in generale la demolizione potrà essere eseguita con le modalità scelte dall'Appaltatore, solo in funzione della propria organizzazione e delle attrezzature impiegate, nel rispetto delle specifiche e delle prescrizioni stabilite dagli elaborati di progetto e di contratto.

Le demolizioni dovranno essere eseguite con ordine e con le necessarie precauzioni da prevenire qualsiasi infortunio al personale addetto, evitando inoltre tassativamente di gettare dall'alto i materiali, i quali dovranno invece essere trasportati o guidati in basso.

, QROWUH O¶SSDOWDWRUH GRYUj Sottare tutti gli accessori e le parti di metallo e H VSH sbatacchiare le parti pericolanti e tutte le cautele al fine di non danneggiare le strutture sottostanti e le proprietà di terzi. /¶SSDOWDWRUH VDUj SHUWDQWR Utitivazione delle operazioni di demolizione DQQ L potessero arrecare alle persone, alle opere e cose, anche di terzi.

Nel caso di demolizioni parziali potrà essere richiesto il trattamento con il getto di vapore a 100 °C ed una pressione di 0.70÷0.80 MPa per ottenere superfici di attacco pulite e pronte a ricevere i nuovi getti; i ferri dovranno essere tagliati, sabbiati e risagomati secondo le disposizioni progettuali.

3HU OH GHPROLJLRQL GD HVHJXLUVL VX WUDWate anche tutte le precauzioni e HVHU cautele atte ad evitare ogni possibile danno all'utenza e concordare con la Direzione Lavori le eventuali esclusioni di traffico che potranno avvenire anche in ore notturne e in giorni determinati.

In particolare, la demolizione delle travi di impalcati di opere d'arte o di impalcati di cavalcavia anche a struttura mista, su strade in esercizio, dovrà essere eseguita fuori opera, previa separazione dalle strutture esistenti, sollevamento, rimozione e trasporto di tali porzioni in apposite aree entro le quali potranno avvenire le demolizioni.

, PDWHULDOL GL ULVXOWD YHUUDQQR FHGXWL DOO¶SSDOWDWRUH LC Lavori, fermo restando l'obbligo di allontanare e trasportare a ~~carica~~ quelli rifiutati.

4.2 - Idrodemolizioni

/D LGURGHPROLJLRQH GL VWUDWL GL FRQJORPHUDWR FHPHQWLJR HO sostegno, etc.) dovrà essere effettuata con l'impiego di idonee attrezzature ~~ad acqua~~ getti d'acqua a pressione modulabile fino a 1500 bar, con portate fino a 300 l/min, regolabili per quanto attiene la velocità operativa.

Gli interventi dovranno risultare selettivi ed asportare gli strati di conglomerato degradati senza ~~inquinare~~ resistenza uguale o superiore alla minima indicata in progetto.

/¶SSDOWDWRUH GRYUj SURYYHGHUH DOO DSSURYYLJLRQDPHQWR GHOC pulizia della superficie risultante.

Le attrezzature impiegate dovranno essere sottoposte alla preventiva approvazione della Direzione Lavori; dovranno essere dotate di sistemi automatici di comando e controllo a distanza, nonché di idonei sistemi di sicurezza contro la proiezione del materiale demolito, dovendo ~~operare~~ anche in presenza di traffico, e dovranno rispondere inoltre alle vigenti norme di Legge in materia antinfortunistica.

4.3 - Demolizione di pavimentazione di strati in conglomerato bituminoso realizzato con frese

La demolizione della parte della ~~sovrast~~ struttura legata a bitume per l'intero spessore o parte di esso deve essere effettuata con idonee attrezzature munite di frese a tamburo funzionanti a freddo, munite di nastro caricatore per il carico del materiale di risulta; su parere della Direzione Lavori potranno essere impiegate fresatrici a sistema misto (preriscaldamento leggero), purché non compromettano il legante esistente nella pavimentazione da demolire.

Le attrezzature tutte devono essere perfettamente efficienti e funzionanti e di ~~caratteristiche~~ dimensioni e produzioni approvate preventivamente dalla Direzione Lavori; devono inoltre avere caratteristiche tali che il materiale risultante dall'azione di scarifica risulti idoneo a giudizio della Direzione Lavori per il reimpiego ~~confezione~~ di nuovi conglomerati.

/¶SSDOWDWRUH VL GHYH VFUXSRORVDPHQWH DWWHQHUH DJOL VSHV Direzione Lavori; non saranno pagati maggiori spessori rispetto a quelli previsti o prescritti.

Il rilievo degli spessori delle demolizioni deve essere effettuato in contraddittorio; lo spessore della demolizione deve essere mantenuto costante in tutti i punti e deve essere valutato mediando l'altezza delle due pareti laterali ~~con~~ quella del parte centrale del cavo.

La pulizia del piano di scarifica, nel caso di fresature corticali o subcorticali deve essere eseguita con attrezzature approvate dalla Direzione Lavori munite di spazzole e dispositivi aspiranti, in grado di dare un piano depolverizzato, perfettamente pulito.

Se la demolizione dello strato legato a bitume interessa uno spessore inferiore ai 15 cm potrà essere effettuata con un solo passaggio di fresa, mentre per spessori superiori a 15 cm si devono effettuare due passaggi di cui il primo a carico dello spessore totale avendo cura di formare un gradino tra il primo ed il secondo strato demolito di almeno 10 cm di base per lato.

Le pareti dei giunti longitudinali devono risultare perfettamente verticali e con andamento longitudinale rettilineo e di sgretolature.

Sia la superficie risultante dalla fresatura che le pareti del cavo devono, prima della posa in opera dei nuovi strati di riempimento, risultare perfettamente pulite, asciutte e uniformemente rivestite dalla mano di attacco del legante bituminoso tal quale o modificato.

Nel caso di pavimentazione su impalcati di opere d'arte, la demolizione dovrà eseguirsi con tutte le precauzioni necessarie a garantire la perfetta integrità della sottostante soletta; in questi casi potrà essere fatta la demolizione con scalpello a mano con l'ausilio del martello demolitore.

Solamente quando previsto in progetto e in casi eccezionali si potrà eseguire la demolizione della massicciata stradale, con o senza conglomerato bituminoso, anche su opere d'arte, con macchina escavatrice od analoga e, nel caso in cui il bordo della pavimentazione residua debba avere un profilo regolare, per il taglio perimetrale si dovrà fare uso della sega clipper.

Eventuali danni causati dall'azione dei mezzi sulla parte di pavimentazione da non demolire devono essere riparati a cura della Direzione Lavori.

4.3.1- Demolizione dell'intera sovrastruttura realizzata con sistemi tradizionali

La demolizione dell'intera sovrastruttura può anche essere eseguita con l'impiego di attrezzature tradizionali quali escavatori, pale meccaniche, martelli demolitori etc. a discrezione della Direzione Lavori ed a suo insindacabile giudizio.

Le pareti verticali dello scavo devono essere perfettamente verticali e con andamento longitudinale rettilineo e privo di sgretolature.

Eventuali danni causati dall'azione dei mezzi sulla parte di pavimentazione da non demolire devono essere riparati a cura della Direzione Lavori.

La demolizione dovrà essere eseguita in modo da non compromettere la posa della pavimentazione di risulta. Per la parte di pavimento da demolire non si proceda alla stesa del misto granulometricamente stabilizzato.

4.4- Rimozioni

Per rimozione si intende:

- smontaggio di recinzione costituita da rete metallica e relativi montanti
- smontaggio di sicurvia di qualunque tipo, con montanti infissi in terra o in pavimentazione
- smontaggio di elementi puntuali quali segnaletica stradale verticale, paracarri, etc.

Nelle rimozioni sopra elencate sono compresi gli oneri per il trasporto dei materiali fuori delle pertinenze stradali ed il trasporto dei materiali di recupero, che restano di proprietà della Stazione Appaltante, nei depositi che saranno indicati dalla Direzione Lavori.

ART. 5 - RILEVATI

5.0- Definizione

Si definiscono con il termine di rilevati tutte quelle opere in terra destinate a formare il corpo stradale, le opere di presidio, i piazzali nonché il piano d'imposta delle pavimentazioni.

Le caratteristiche geometriche, la natura e le proprietà fisico-meccaniche dei materiali che costituiscono il corpo del rilevato sono indicate negli elaborati progettuali.

La Direzione Lavori dovrà approvare il progetto di dettaglio, ad integrazione e conforto del progetto esecutivo, nel quale dovrà indicare la natura e le proprietà fisico-meccaniche dei materiali che intende adottare, le modalità esecutive, le sequenze cronologiche degli interventi.

Dovrà fornire inoltre una serie di verifiche di stabilità a breve e lungo termine relative al rilevato e al complesso rilevato terreno di fondazione; dovrà altresì verificare il cedimento totale e differenziale del piano di imposta indicando il decorso dello stesso nel tempo.

La Direzione Lavori dovrà approvare il progetto di dettaglio, ad integrazione e conforto del progetto esecutivo, nel quale dovrà indicare la natura e le proprietà fisico-meccaniche dei materiali che intende adottare, le modalità esecutive, le sequenze cronologiche degli interventi.

Dovrà fornire inoltre una serie di verifiche di stabilità a breve e lungo termine relative al rilevato e al complesso rilevato terreno di fondazione; dovrà altresì verificare il cedimento totale e differenziale del piano di imposta indicando il decorso dello stesso nel tempo.

Salvo diverse indicazioni della Direzione Lavori, i punti di indagine saranno posti ad intervalli di almeno 100 m e le indagini saranno spinte ad una profondità almeno pari alla metà della larghezza del piano di posa del rilevato.

attestarsi nell'eventuale substrato roccioso.

5.1- Materiali per la formazione di rilevati

5.1.1- Provenienza dei materiali

/ 1 \$SSDOWDWRUH GRYUj IRUQLUH SUHVVR LO FDQWLHUH PDWHU LDOH UL QHO FDVR GL DSSURYYLJLRQDPHQWR GHO PDWHULDOH HVWHUQR DOO FRQIURQWL GHOOD 6WDJLRQH \$SSDOWDQWH GHO ULVSHWWR GHOOH QF da scavi o da coltivazione di cave di prestito.

/ DGGRYH VLD SUHYLVWR O LPSLHJR GL VPDULQR GL JDOOHULD R GL PD la stesa a rilevato sarà autorizzata soltanto dopo il prelievo di campioni e il favorevole esito prove di laboratorio; O 1 \$SSDOWDWRUH SURYYHGHUj LQROWUH D VXD FXUD H VSHVH DOOD H di ridurlo ad idonea pezzatura.

Prima di avviare l'impiego a rilevato dei materiali da scavo, dovranno essere asportate le eventuali coltri vegetali, sostanze organiche, rifiuti e rimossi tutti quegli agenti che possono provocare la contaminazione del materiale durante la coltivazione.

Le eventuali aree di stoccaggio e/o di lavorazione di cui, a propria D H VSHVH O 1 \$SSDOWDWRUH GR essere realizzate e condotte nel rispetto delle vigenti norme di Legge ed in modo che non si abbiano a verificare condizioni pregiudizievoli per la salute e l'incolumità pubblica.

Fintanto che non siano state esaurite, per la formazione dei rilevati, tutte le disponibilità dei materiali idonei provenienti GDJOL VFDYL GL VEDQFDPHQWR GL IRQGDJLRQH RG LQ JDOOHULD OH esempio per economia di trasporti, saranno a suo totale carico.

L'Appaltatore non potrà quindi pretendere sovrapprezzi, né prezzi diversi da quelli stabiliti in Elenco per la formazione dei rilevati con utilizzazione di materie provenienti dagli scavi di trincea, opere d'arte e di strade, qualora, pur essendoci disponibilità ed idoneità di queste materie scavate, essa ritenesse di sua convenienza, per evitare rimaneggiamenti o trasporti a suo carico, di ricorrere, in tutto o in parte, a cave di prestito.

È fatto obbligo all'Appaltatore, nel caso di utilizzo di materiale di cava, di indicare i siti di provenienza dei materiali per la costruzione dei rilevati alla Direzione Lavori, che si riserva la facoltà di fare analizzare tali materiali da Laboratori ufficiali di propria indicazione, a cura e spese dell'Appaltatore; solo a seguito dell'assenso della Direzione Lavori all'utilizzazione del materiale, l'Appaltatore è autorizzato a conferire in cantiere i materiali da portare in rilevato.

5.1.2- Prove di controllo dei materiali

Le caratteristiche e l'idoneità dei materiali saranno accertate mediante le seguenti prove di laboratorio:

- analisi granulometrica (almeno una ogni 20.000 mc di materiale);
 - determinazione del contenuto naturale d'acqua (almeno una ogni 20.000 mc di materiale);
 - determinazione del limite liquido e dell'indice di plasticità sull'eventuale porzione di passante al setaccio 0.4 UNI 2332 (almeno una ogni 40.000 mc di materiale);
 - prova di compattazione AASHTO Mod. T/157 (almeno una ogni 40.000 mc di materiale)
- ed esecuzione eventuale di:

- analisi granulometrica sui materiali impiegati nella prova di compattazione, prima e dopo la prova stessa limitatamente a quei materiali per i quali è sospetta la presenza di componenti instabili;
- prova edometrica limitatamente ai materiali coesivi e semicoesivi prelevati dal campione dopo la esecuzione della prova AASHTO Mod. T/157 e compattati al 95% della densità massima ($\pm 2\%$).

Il prelievo dei campioni sarà effettuato in contraddittorio con la Direzione Lavori la quale potrà ad indicare il QRPLQDWLYR GHO ODERUDWRUL R GHL ODERUDWRUL SUHVVR LO TX sotto il controllo della medesima, le prove richieste.

Il numero minimo di prove N da effettuare per ogni lotto è dato dalla seguente relazione:

$$N = V_t/V_m + 1$$

dove

V_t = volume totale di materiale da approvvigionare

V_m = volume minimo di materiale indicato nelle prove sopra definite

Il valore di N è pari al valore intero determinato nella relazione, approssimato al più vicino intero decimale sia uguale o superiore a 0.50.

5.2- Preparazione del piano di posa dei rilevati

5.2.1- Scotico, bonifica e gradonature

3HU OD SUHSDUDJLRQH GHO SLDQR GL SSSDOWDWRUH GRYUj IRUQLUH SUHVVR LO FDQWLHUH PDWHU LDOH UL QHO FDVR GL DSSURYYLJLRQDPHQWR GHO PDWHULDOH HVWHUQR DOO FRQIURQWL GHOOD 6WDJLRQH \$SSDOWDQWH GHO ULVSHWWR GHOOH QF estirpazione delle ceppaie, radici, arbusti etc. e al loro sistematico ed immediato allontanamento a discarica.

Sarà di seguito eseguita la totale asportazione del terreno vegetale sottostante l'impiantato per la profondità stabilita in progetto in accordo con le risultanze delle indagini di cui ai precedenti articoli e secondo le direttive impartite dal Direttore dei Lavori.

/ 1 \$SSDOWDWRUH SURYYHGHUj D IDU Vu I Pk Hostile Seg Date Pri Col di SSSDOWDWRUH GRYUj IRUQLUH SUHVVR LO FDQWLHUH PDWHU LDOH UL QHO FDVR GL DSSURYYLJLRQDPHQWR GHO PDWHULDOH HVWHUQR DOO FRQIURQWL GHOOD 6WDJLRQH \$SSDOWDQWH GHO ULVSHWWR GHOOH QF avvallamenti e tale da evitare il ristagno di acque piovane.

Il piano di posa dei rilevati dovrà essere approvato previa ispezione e controllo da parte della Direzione Lavori; in quella

sede la Direzione Lavori potrà richiedere ulteriori scavi di sbancamento per bonificare eventuali strati di materiali coesivi, WHQHUL R WRUERV L R SHU O DVSRUWD]LRQH GHL PDWHULDOL ULPDQH J Laddove una maggiorazione di scavo da imputarsi ad errori topografici, alla necessità di asportare quei materiali ULPDQHJJLDWL R UDPPROOLWL SHU QHJOLJHQ]D GHOO]SSSDOWDWRUH /DYRUL O]SSSDOWDWRUH dovrà essere impiegato con idonei materiali e proporzioni a spese WL Il materiale proveniente dallo scavo di preparazione del piano di posa dei rilevati e dallo scavo di sbancamento per bonifica potrà essere reimpiegato se ritenuto idoneo nella sistemazione a verde delle scarpate; quello in eccesso dovrà essere immediatamente rimosso e portato a discarica autorizzata.

Il quantitativo da reimpiegarsi nella sistemazione a verde delle scarpate sarà accantonato in località e con modalità precedentemente autorizzate dalla Direzione Lavori; l'accumulo di detti materiali dovrà comunque consentire il regolare deflusso delle acque e dovrà risultare tale che non si abbiano a verificare condizioni pregiudizievoli per la salute e l'incolumità pubblica.

Ogni qualvolta i rilevati dovranno poggiare su declivi con pendenza superiore al 20%, ultimata l'asportazione del terreno vegetale e fatta eccezione per diverse e più restrittive prescrizioni derivanti dalle specifiche condizioni di stabilità globale del pendio, si dovrà provvedere all'esecuzione di una gradonatura con banche in leggera contropendenza (tra 1% e 2%) e alzate verticali contenute in altezza.

4XDQGR VLDQR SUHYHGLELOL FHGLPHQWL GHL SLDQL GL SRVD GHL ULOLavori un programma per l'installazione di piastre assestometriche.

/D SRVD LQ RSHUD GHOOH SLDVWUH H OD ULOHYD]LRQH GHJOL HYHQWX accordo con la Direzione Lavori.

/]SSSDOWDWRUH GRNTEGRASINRGGIRHODUMUHLrilevato per il raggiungimento della quota di progetto ad avvenuto esaurimento dei cedimenti.

5.2.2- Caratteristiche del piano di posa del rilevato e della pavimentazione stradale in trincea

Salvo diverse e più restrittive prescrizioni motivate in sede di progettazione dalla necessità di garantire la stabilità del rilevato, il modulo di deformazione Md al primo ciclo di carico su piastra (diametro 30 cm) dovrà risultare non inferiore a:

- 50 MPa: nell'intervallo compreso tra 1.5÷2.5 daN/cm² sul piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale in rilevato, in trincea e nel riempimento dell'arco rovescio in galleria;
- 20 MPa: nell'intervallo compreso tra 0.5÷1.5 daN/cm² sul piano di posa del rilevato quando questo è posto a 1.00 ml da quello della fondazione della pavimentazione stradale;
- 15 MPa: nell'intervallo compreso tra 0.5÷1.5 daN/cm² sul piano di posa del rilevato quando questo è posto a 2.00 ml da quello della fondazione della pavimentazione stradale.

La variazione di detti valori al variare della quota dovrà risultare lineare.

Per altezze di rilevato superiori a 2.00 ml potranno essere accettati valori inferiori a 15 MPa sempre che sia garantita la stabilità dell'opera e la compatibilità dei cedimenti sia tra quelli differenziali e del loro decorso nel tempo.

Le caratteristiche di deformabilità dovranno essere accertate in modo rigoroso e dovranno ritenersi rappresentative, anche a lungo termine, nelle condizioni climatiche e idrogeologiche più sfavorevoli in riferimento a quei materiali a comportamento "instabile" (collassabili, espansivi, gelivi, etc.) per i quali la determinazione del modulo di deformazione sarà affidata a prove speciali (edometriche, di carico su piastra in condizioni saturate e

Il conseguimento dei valori minimi di deformabilità sopra indicati sarà ottenuto compattando il fondo dello scavo mediante rullatura eseguita con mezzi consoni alla natura dei terreni in posto.

Laddove le peculiari caratteristiche dei terreni in posto (materiali coesivi o semicoesivi, saturi o parzialmente saturi) rendessero inefficace la rullatura, la Direzione Lavori procederà ad un intervento di bonifica con l'impiego di materiali idonei adeguatamente miscelati e compattati.

A rullatura eseguita la densità in sito dovrà risultare come segue:

- almeno pari al 90% della densità massima AASHTO mod. T578 sul piano di posa dei rilevati;
- almeno pari al 95% della densità massima AASHTO mod. T578 sul piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale in trincea.

5.2.3- Strato di transizione (rilevato-terreno)

Quando previsto in progetto, in relazione alle locali caratteristiche idrogeologiche ed alla natura dei materiali costituenti il rilevato, allo scopo di migliorare le caratteristiche del piano di imposta del rilevato, verrà eseguita:

- la stesa di uno strato granulare con funzione anticapillare;
- la stesa di uno strato di geotessile non tessuto, anche con funzione anticontaminante.

5.2.3.1- Strato granulare anticapillare

Lo strato dovrà avere uno spessore compreso tra 0.30÷0.50 ml e sarà composto di materiali aventi granulometria assortita da 2÷50 mm, con passante al vaglio da 2 mm non superiore al 15% in peso e comunque con un passante al vaglio UNI 0.075 mm non superiore al 3%.

Il materiale dovrà risultare del tutto esente da componenti instabili (gelivi, solubili, etc.) e da resti vegetali; è ammesso l'impiego di materiali frantumati.

5.2.3.2- Geotessile non tessuto

Lo strato di geotessile da stendere sul piano di posa del rilevato dovrà essere del tipo non tessuto in polipropilene o poliestere, di peso non inferiore a 300 g/mq. Il geotessile dovrà avere le caratteristiche di cui all'art. 2, delle presenti Norme.

Il geotessile dovrà essere utilizzato per costruzioni stradali in conformità alla UNI EN 13249.

I requisiti minimi del geotessile sono i seguenti:

Caratteristiche tecniche	Valori
peso (EN 965) (g/mq)	300
resistenza a trazione longitudinale (EN ISO 10319) (kN/ml)	21.50
resistenza a trazione trasversale (EN ISO 10319) (kN/m)	21.50
allungamento a rottura longitudinale/trasversale (EN ISO 10319) (%)	>35
resistenza al punzonamento CBR (EN ISO 12236) (N)	3300
prova di caduta conica (diametro massimo del foro) (EN 918) (mm)	17
apertura efficace dei pori (EN 12956) (Pn)	90
permeabilità verticale rispetto al piano senza carico (EN ISO 11058) (l/mq*sec)	65
SHUPHDELOLWj DOO¶DFTXD QHO SLDQR FRQ FDU	14.40
UHVLVWHQJJD DOO¶LQYHFFKLDPHQWR GLPLQXJLF	<50
resistenza chimica (diminuzione carico rottura) (ENV 13438) (%)	<20

Il piano di stesa del geotessile dovrà essere perfettamente regolare. Dovrà essere curata la giunzione dei teli mediante sovrapposizione di almeno 30 cm nei due sensi longitudinale e trasversale

I teli non dovranno essere in alcun modo esposti al diretto passaggio dei mezzi di cantiere prima della loro totale copertura con materiale da rilevato per uno spessore di almeno 30 cm.

5.3.1- Tipologie del rilevato

Si considerano separatamente le seguenti categorie di lavoro:

- rilevati stradali
- rilevati realizzati con la tecnica della "terra armata" o della "terra rinforzata"
- rilevati di precarico e riempimenti.

La classificazione delle terre e la determinazione del loro gruppo di appartenenza saranno alle norme C.NUM.R. UNI 10006.

5.3.1.1- Rilevati stradali

5.3.1.0- Generalità

Le caratteristiche di deformabilità dei rilevati dovranno essere accertate in modo rigoroso e dovranno essere garantite, anche a lungo termine, nelle condizioni climatiche e idrogeologiche più sfavorevoli

Su ciascuna sezione trasversale i materiali impiegati per ciascuno strato dovranno essere dello stesso gruppo.

Nel caso di rilevati aventi notevole altezza, dovranno essere realizzate banchine di scarpata della data di altezza a quota idonea e comunque ad una distanza verticale dal ciglio del rilevato non superiore a 6.00 ml.

Le scarpate dovranno avere pendenze non superiori a quelle previste in progetto ed indicate nei corrispondenti elaborati.

Quando siano previsti BOL FHGLPHQWL GHO SLDQR GL DSSRJJLR GHL ULOHYDWL 'LUHJLRQH /DYRUL XQ SLDQR SHU LO FRQWUROOR GHOO¶HYROXJLRQH G

La posa in opera delle apparecchiature necessarie a tale scopo e il rilevamento dei punti saranno eseguite a cura e

VSHVH GHOO¶LPSUHV D LQ DFFRUGR FRQ OD 'LUHJLRQH /DYRUL ,Q RJQL FDVR O¶SSSDOWDWRUH GRYUJ SURYYHGHUH D UHLQWHJUDUH L

di progetto ad avvenuto esaurimento del cantiere.

La costruzione del rilevato dovrà essere programmata in maniera tale che il cedimento residuo da scontare, terminati i lavori, non sia superiore al 10% del cedimento teorico a fine consolidazione e comunque non superiore ai 5 cm.

Ogni qualvolta i ULOHYDWL GRYUDQQR SRJJLDUH VX GHFOLYL FRQ SHQGHQJD V

vegetale e fatta eccezione per diverse e più restrittive prescrizioni derivanti dalle specifiche condizioni di stabilità globale del pendio, si dovrà p RFHGHUH DOO¶HVHFXJLRQH GL XQD JUDGRQD 2% XLDZDZ FRQ ED C

verticali contenute in altezza.

Nel caso di allargamento di un rilevato esistente, si dovrà ritagliare, con ogni cautela, a gradoni orizzontali il terreno costituente il corpo del rilevato sul quale verrà addossato il nuovo materiale, con la cura di procedere per fasi, in maniera tale da far seguire ad ogni gradone (altezza massima 50 cm) la stesa del corrispondente nuovo strato, di analoga altezza e

il su R FRVWLSDPHQWR FRQVHQWHQGR QHO FRQWHPSR O¶HYHQWXDOH YL /¶RSHUDJLRQH GL JUDGRQDWXUD VDUJ SUHFHGXWD GDOOD ULPRJLRQH

esistente, che sarà accantonato se ritenuto idoneo a rifiuto se inutilizzabile.

Anche il materiale di risulta proveniente dallo scavo dei gradoni al di sotto della coltre vegetale superficiale, sarà accantonato se ritenuto idoneo e riutilizzato per la costruzione del nuovo rilevato, o altrimenti se inutilizzabile.

5.3.1.1.1- Impiego di terre appartenenti ai gruppi A1, A2-4, A2-5, A3

Potranno essere impiegati indistintamente materiali appartenenti ai gruppi A1, A2-5, A3, fatta eccezione per l'ultimo strato (il più vicino al piano stradale) di 30 cm ove dovranno essere impiegati materiali appartenenti esclusivamente ai gruppi A1 e A3, e non saranno ammesse rocce frantumate con pezzature grossolane.

L'impiego di rocce frantumate è ammesso nel restante rilevato se di natura non sabbiosa con le variazioni del contenuto d'acqua e se tali da presentare pezzature massime non eccedenti i 30 cm. Di norma la dimensione delle massime pezzature ammesse non dovrà superare i due terzi dello spessore dello strato compattato.

Il materiale a pezzatura grossa (compreso tra i 7,1 ed i 20 cm) deve essere di pezzatura disuniforme e non deve costituire più del 30% del volume del rilevato; in particolare dovrà essere realizzato un accurato intasamento dei vuoti, in modo da ottenere, per ogni strato una massa ben assestata e compattata.

I materiali impiegati dovranno essere del tutto esenti da frazioni o componenti vegetali, organiche e da elementi solubili, gelivi o comunque instabili nel tempo, non essere di natura argillosa nonché alterabili molto fragili.

A compattazione avvenuta i materiali dovranno presentare una densità pari o superiore al 90% della densità massima individuata dalle prove di compattazione AASHTO Mod., salvo per l'ultimo strato di 30 cm costituente il piano di posa della fondazione della pavimentazione che dovrà presentare una densità pari o superiore al 95%.

5.3.1.1.2- Impiego di terre appartenenti ai gruppi A2-6, A2-7

Saranno impiegate terre appartenenti ai gruppi A2-6, A2-7, solo se provenienti dagli scavi e previste nel progetto; il loro utilizzo è previsto per la formazione di rilevati soltanto al di sotto di 2.00 ml dal piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale previa sovrapposizione ad uno strato anticapillare di spessore non inferiore a 30 cm.

Il grado di densità e la percentuale di umidità secondo cui costipare i rilevati formati con materiale dei gruppi in oggetto, GRUYUDQQR HVVHUH SUHOLPLQDUPHQWH GHWHUPLQDWL GDOO¶SSSDOWD. Quanto sopra allo scopo di contenere a limiti minimi, ritiri e rigonfiamenti di materiali.

In ogni caso lo spessore degli strati sciolti non dovrà superare 30 cm ed il materiale dovrà essere convenientemente disaggregato.

5.3.1.1.3- Impiego di terre appartenenti ai gruppi A4, A5, A6, A7

Per quanto riguarda le terre provenienti da scavi di sbancamento e di fondazione appartenenti ai gruppi A4, A5, A6, A7 si esaminerà, di volta in volta, l'eventualità di portarlo a rifiuto ovvero di utilizzarlo previa idonea correzione e/o cemento, secondo le norme stabilite nel presente Capitolato), attraverso una opportuna campagna sperimentale.

I rilevati con materiali corretti potranno essere eseguiti dietro ordine della Direzione Lavori solo quando vi sia la possibilità di effettuare un tratto completo di rilevato ben definito delimitato tra due sezioni trasversali del corpo stradale. In ogni caso lo spessore degli strati sciolti non dovrà superare 30 cm.

5.3.1.2- 5LOHYDWL LQ WHUUD DUPDWD R LQ³WHUUD ULQIRUJDWD¹

Dovranno essere impiegati i soli materiali appartenenti ai gruppi A1 e A3.

Eventuali deroghe potranno essere autorizzate dalla Direzione Lavori solo se supportate da accurate verifiche e indagini di ODERUDWRULR H R LQ VLWR GD H HJXLUVL D FXUD H VSHVH GHOO¶SSD.

Viene del tutto esclusa la possibilità di impiegare materiali con pezzature superiori ai cm 25 e materiali contaminati da resti vegetali, componenti organiche o instabili (solubili, gelive, degradabili).

Allo scopo di garantire un comportamento omogeneo della terra armata, qualora i materiali di cava non mantenessero la prescritta uniformità di caratteristiche granulometriche e chimiche, gli stessi saranno preventivamente stoccati in apposita area al fine di essere opportunamente mescolati.

Nel caso in cui si preveda l'uso di armature metalliche, per i materiali impiegati dovranno essere preliminarmente verificate le seguenti condizioni:

- contenuto in sali;
- solfuri, del tutto assenti;
- solfati, solubili in acqua, minori di 500 mg/kg;
- cloruri, minori di 100mg/kg;
- pH, compreso tra 5÷10;
- resistività elettrica superiore a 1.000 ohmxcm per opere all'asciutto, superiore a 3.000 ohmxcm per opere immerse in acqua.

I requisiti prestazionali di teli e geogriglie per la realizzazione di terre rinforzate dovranno essere conformi a quanto stabilito nel presente Capitolato ed alle specifiche di progetto.

La compattazione di detti materiali dovrà risultare tale da garantire una densità misurata alla base di ciascun strato non inferiore al 95% della densità massima individuata mediante la prova AASHTO Mod.

5.3.1.3- Rilevati di precarico e riempimenti

Potranno essere impiegati materiali di qualsiasi natura fatta eccezione per quelli appartenenti ai gruppi A7 e A8.

I materiali provenienti da scavi potranno essere impiegati soltanto se ritenuti idonei dalla Direzione Lavori.

Non è richiesto il conseguimento di una densità minima; il materiale dovrà essere steso in strati regolari di spessore prestabilito e le modalità di posa dovranno essere atte a conseguire una densità controllata con sistematicità, e tale da garantire l'opera da instabilità ed erosioni.

5.3.2- Costruzione del rilevato

5.3.2.1- Stesa dei materiali

La stesa del materiale dovrà essere eseguita con sistematicità per strati di spessore costante e attrezzature atte a evitare segregazione, brusche variazioni granulometriche e del contenuto d'acqua.

Durante le fasi di lavoro si dovrà garantire il rapido deflusso delle acque meteoriche conferendo sagomature aventi pendenza trasversale non inferiore al 2%.

In presenza di paramenti di rilevati in terra armata o di muri di sostegno in genere, la pendenza sarà contrapposta ai manufatti.

Ciascuno strato potrà essere messo in opera, pena la rimozione, soltanto dopo avere certificato mediante prova di controllo l'idoneità dello strato precedente.

Lo spessore dello strato sciolto di ogni singolo strato sarà stabilito in ragione delle caratteristiche dei materiali, delle modalità di compattazione e delle finalità del rilevato.

Comunque, salvo diverse prescrizioni progettuali, tale spessore non dovrà risultare superiore ai seguenti limiti:

- 50 cm per rilevati formati con terre appartenenti ai gruppi A1-A2-5, A3, o con rocce frantumate;
- 40 cm per rilevati in terra armata;
- 30 cm per rilevati eseguiti con terre appartenenti ai gruppi A2-7.

Per i rilevati eseguiti con la tecnica della terra armata o rinforzata e in genere per quelli delimitati da opere di sostegno flessibili (quali gabbioni) sarà tassativo che la stesa avvenga sempre e direttamente al paramento esterno.

5.3.2.2- Compattazione

La compattazione potrà aver luogo soltanto dopo aver accertato che il contenuto d'acqua delle terre sia prossimo ($\pm 1.5\%$ circa) a quello ottimo determinato mediante la prova AASHTO Mod.

Se tale contenuto dovesse risultare superiore, il materiale dovrà essere essiccato per aerazione; se inferiore l'aumento sarà conseguito per umidificazione e con modalità tali da garantire una distribuzione uniforme entro l'intero spessore dello strato.

Il tipo, le caratteristiche e il numero dei mezzi di compattazione nonché le modalità esecutive di dettaglio (numero di passate, velocità operativa, frequenza) dovranno essere sottoposte alla preventiva approvazione della Direzione Lavori; nelle fasi iniziali del lavoro, dovranno essere impiegati mezzi di compattazione idonei a non danneggiare i paramenti della terra armata o flessibili in genere.

La compattazione dovrà essere condotta con metodologia atta ad ottenere un addensamento uniforme; a tale scopo i rulli dovranno operare con sistematicità lungo direzioni parallele garantendo una sovrapposizione fra ciascuna passata e quella adiacente, pari almeno al 10% della larghezza del rullo.

Per garantire una compattazione uniforme lungo i bordi del rilevato, le scarpate dovranno essere profilate, una volta realizzata l'opera, rimuovendo i materiali eccedenti la sagoma.

In presenza di paramenti flessibili e murature laterali, la compattazione a tergo delle opere dovrà essere tale da escludere una riduzione nell'addensamento e nel tempo il danneggiamento delle opere stesse.

In particolare si dovrà evitare che i grossi rulli vibranti operino entro una distanza inferiore a 1.50 ml dai paramenti della terra armata o flessibili in genere.

A tergo dei manufatti si useranno mezzi di compattazione leggeri quali piastre vibranti, rulli azionati a mano, provvedendo a garantire i requisiti di deformabilità e densità richiesti anche operando su strati di spessore ridotto. Nella formazione di tratti di rilevato rimasti in sospeso per la presenza di tombini, canali, cavi, etc. si dovrà garantire la continuità con la parte realizzata impiegando materiali e livelli di compattazione identici.

A ridosso delle murature dei manufatti si dovrà eseguire la stabilizzazione a cemento dei rilevati mediante la mescolanza in sito del legante con i materiali costituenti i rilevati stessi, privati però delle pezzature maggiori di 40 mm.

Il cemento potrà essere del tipo I, II, III, IV, V 32.5 o 32.5R ed in ragione di 25÷50 kg/mc di materiale compattato.

La Direzione Lavori prescriverà il quantitativo di cemento da utilizzare, in funzione del materiale da impiegare e delle condizioni operative da affrontare.

La miscela dovrà essere compattata fino al 95% della densità max AASHTO Mod. procedendo per strati di spessore superiore a 30 cm.

Tale stabilizzazione a cemento dei rilevati dovrà interessare una zona la cui sezione, lungo l'asse stradale, sarà a forma di trapezia avente la base inferiore di 2.00 ml, quella superiore pari a 2.00 ml + 3/2 h e l'altezza identica a quella del rilevato.

Durante la costruzione dei rilevati si dovrà disporre in permanenza di apposite squadre e mezzi di manutenzione per rimediare ai danni causati dal traffico di cantiere oltre a quelli dovuti alla pioggia e al gelo.

Si dovrà inoltre garantire la sistematica e tempestiva protezione delle scarpate mediante la stesa di uno strato di terreno vegetale tale da assicurare il pronto attecchimento e sviluppo del manto erboso.

La Direzione Lavori provvederà alla manutenzione e alla cura delle opere di rilevato e alla loro manutenzione durante la loro vita utile e secondo le disposizioni impartite di volta in volta dalla Direzione Lavori.

5.3.2.3- Condizioni climatiche

La costruzione di rilevati in presenza di gelo o di pioggia persistente sarà consentita in linea generale, fatto salvo particolari deroghe da parte della Direzione Lavori, limitatamente a quei materiali meno suscettibili all'azione del gelo e delle acque meteoriche (per esempio il pietrame).

Nella esecuzione dei rilevati con terre ad elevato contenuto della frazione coesiva dovranno essere tenuti a disposizione anche dei carrelli pigiatori gommati che consentano di chiudere la superficie dello strato in lavorazione in caso di pioggia.

Alla ripresa del lavoro la stessa superficie dovrà essere convenientemente erpicata provvedendo eventualmente a rimuovere lo strato superficiale rammollito.

5.4 - Rilevati in terra stabilizzata/migliorata

5.4.1- Terra stabilizzata a calce

La terra stabilizzata a calce è una miscela composta da terra, calce viva od idrata e acqua, in quantità tali da modificare le caratteristiche fisico-chimiche e meccaniche della terra onde ottenere una miscela idonea per la formazione di strati che, dopo costipamento, risultino di adeguata capacità portante.

La loro curva granulometrica deve rientrare nel fuso appresso riportato (CNR 1976); il diametro massimo degli elementi viene definito in funzione della classe di granulometria (CNR 1973).

Possono essere usati a cemento anche materiali friabili o profondamente alterati, purché riconducibili con un adeguato trattamento alle volute funzioni portanti.

La loro curva granulometrica deve rientrare nel fuso appresso riportato e il diametro massimo degli aggregati deve essere

Il passante al setaccio 0.075 mm non deve superare il 50%.

Il tipo di cemento da impiegare dovrà essere del tipo Portland 32,5.

Le terre impiegate non dovranno presentare un contenuto di sostanza organica superiore al 2%.

La Direzione Lavori potrà derogare a tale limitazione se opportune campagne di sperimentazione siano tali da indicare che percentuali più elevate di sostanza organica garantiscano comunque i requisiti di resistenza, indeformabilità e durabilità richiesti.

La Direzione Lavori potrà derogare a tale limitazione se opportune campagne di sperimentazione, siano tali da indicare che percentuali più elevate di solfati garantiscano comunque i requisiti di resistenza richiesti.

determinata preliminarmente (alla posa in opera in sito) in laboratorio in base a prove CBR (CNR 10009), a prove di costipamento e prove di rottura a compressione ed a qualsiasi altra prova che si ritenga necessaria.

Esso viene determinato dopo sette giorni di stagionatura e dopo imbibizione di 4 giorni in acqua, seguendo la procedura indicata nella norma CNR UNI 10009.

Noti questi valori, la Direzione Lavori definirà di volta in volta la composizione preventiva della miscela di progetto in modo che:

- il suo tenore in acqua sia non inferiore a quello che si avrà operando nelle condizioni di cantiere di una miscela di pari contenuto in cemento.

- il suo tenore in cemento sia sufficiente a garantire che la miscela presenti le caratteristiche di portanza, costipabilità e stabilità richieste nel progetto.

5.4.3- Piano di appoggio del rilevato

Il trattamento in sito dei terreni di appoggio di rilevato, trattati con i suddetti leganti (o cemento) deve essere tale da garantire le caratteristiche di portanza previste dal progetto e comunque non inferiori a:

- per altezze di rilevato da 0.00 a 2.00 ml

deve risultare non inferiore a 60, con un corrispondente rigonfiamento non maggiore del 1%.

Per quanto riguarda le caratteristiche di indeformabilità, queste dovranno risultare non minori di 50 MPa, con un corrispondente rigonfiamento non maggiore del 1.50%.

- per altezza di rilevato oltre i 2.00 ml

deve risultare non inferiore a 30, con un corrispondente rigonfiamento non maggiore del 1.50%

Lavori, la quale potrà intervenire con opportune direttive , variazioni e/o modifiche durante la posa in opera dei materiali.

5.5- Rilevati con materiali riciclati

Tali rilevati sono quelli realizzati con materiali provenienti da

- rifiuti speciali da demolizione edile
- rifiuti speciali industriali - scorie.

5.5.1- Rilevati con materiali riciclati provenienti da demolizione edile

In alternativa ai materiali naturali rispondenti alla classificazione C.N.R. U.N.I. 10006 può essere previsto, nella

FRVWUXJLRQH GL ULOHYDWL O¶LPSLHJR -GLRISW HGLDDWR SRB B QIRQ IHVQW X V
I rilevati con materiali riciclati potranno essere eseguiti previa autorizzazione della Direzione Lavori e solo quando vi sia la possibilità di effettuare un tratto completo di rilevato ben definito delimitato tra due sezioni trasversali e/o due piani quotati del corpo stradale.

(¶ FRPXQTXH YLHWDWR O¶XWLOL]]R GLUHWWR GHL PDWHULDOL SURYH
materiali è consentito previo loro trattamento in appositi impianti di riciclaggio autorizzati secondo la normativa vigente.

Gli impianti di riciclaggio dovranno essere costituiti da distinte sezioni di trattamento, attraverso fasi meccanicamente e tecnologicamente terconesse di macinazione, vagliatura, selezione granulometrica e separazione dei materiali ferrosi, legnosi, e delle frazioni leggere, nonché delle residue impurità, per la selezione dei prodotti finali.

Gli impianti dovranno comunque essere dotati degli adeguati dispositivi per la individuazione di materiali non idonei.

'RYUj HVVHUH SUHYHQWLYDPHQWH IRUQLWD DOOD 'LUHJLRQH /DYRUL
produzione, con la specifica delle caratteristiche delle modalità operative sia alla costanza di qualità del prodotto, sia ai sistemi di tutela da inquinanti nocivi, una campionatura significativa del materiale prodotto e le eventuali certificazioni relative a prove sistematiche fatte eseguire su materiali.

5.5.1.1- Prove di prequalificazione del materiale

Nel materiale le componenti lenticolari (definiti come in BU CNR num. 95/84) non dovranno essere in quantità superiore al 30 % e devono inoltre essere assenti sostanze organiche o contaminanti definite secondo normative.

Il materiale fornito dovrà avere pezzatura non superiore a 71 mm. e dovrà rientrare nel fuso granulometrico di seguito riportato.

Serie Crivelli e Setacci UNI	passante % in peso
crivello 71	100
crivello 40	75 - 100
crivello 25	60 - 87
crivello 10	35 - 67
setaccio 2	15 - 40
setaccio 0.4	7 - 22
setaccio 0.075	2 - 15

Il materiale fornito dovrà possedere i seguenti requisiti:

- a) percentuale di rigonfiamento, secondo le modalità previste per la prova CBR (CNR UNI 10006) e a 1%
- b) perdite inferiori al 40 % in peso con la prova di abrasione Los Angeles
- c) sensibilità al gelo (CNR 80/1988 Fasc. 4 art. 23 modificato), condotta sulla parte di aggregato passante al setaccio 38.1 e trattenuto al setaccio 9.51 (Los Angeles test) non superiore a 30

5.5.1.2- Posa in rilevato

Per la posa in opera si dovrà procedere alla determinazione dell'umidità ottimale di costipamento mediante procedimento AASHO modificato (CNR 69 1978) e per la stesa del materiale si dovrà procedere stratificando lo spessore compreso fra 15 a 30 cm., secondo le indicazioni della Direzione Lavori, costipati per mezzo di rulli vibranti di tipo pesante.

Il materiale dovrà essere scaricato in cumuli estesi e immediatamente sottoposto ad una prima umidificazione e la separazione delle parti a diversa granulometria, non essendo presente di norma la umidità naturale.

/¶ XPLGLWj GD UDJJLXQJHUVL QIRQ GRYUj HVVHUH LQIHULRUH DO

Il materiale dovrà essere posto in opera mediante motolivellatore (Graden) altro mezzo idoneo, di adeguata potenza, in maniera da evitare comunque la separazione dei componenti di pezzatura diversa, e adeguatamente rullato a umidità ottimale.

Salvo diverse e più restrittive prescrizioni motivate in sede di progettazione, la necessità di garantire la stabilità del rilevato, il modulo di deformazione Md al primo ciclo di carico su piastra (diametro 30 cm) dovrà risultare non inferiore a:

- 50 MPa: nell'intervallo compreso tra 1.5÷2.5 daN/cm² sul piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale in rilevato, in trincea e nel riempimento dell'arco rovescio in galleria;
- 20 MPa: nell'intervallo compreso tra 0.5÷1.5 daN/cm² sul piano di posa del rilevato quando questo è posto a 1.00 ml da quello della fondazione della pavimentazione stradale;
- 15 MPa: nell'intervallo compreso tra 0.5÷1.5 daN/cm² sul piano di posa del rilevato quando questo è posto a 2.00 ml da quello della fondazione della pavimentazione stradale.

Per i suddetti materiali valgono le stesse prescrizioni di costipamento già specificato per le terre.

5.5.2- Rilevati con materiali riciclati provenienti da rifiuti speciali industriali - scorie

Sempre in alternativa ai materiali rispondenti alla classificazione C.N.R. U.N.I. 10006 può essere previsto ne

FRVWUXJLRQH GL ULOHYDWL O¶LPSLHJR -GLRISW HGLDDWR SRB B QIRQ IHVQW X V

produzione e comunque non sottoposte a periodi di stoccaggio superiori ad un anno.

I rilevati con scorie industriali potranno essere eseguiti dietro ordine della Direzione Lavori e solo quando vi sia la possibilità di effettuare un tratto completo di rilevato ben definito delimitato tra due sezioni trasversali e/o due piani quotati del corpo stradale.

Le caratteristiche dei rifiuti debbono essere rispondenti alle prescrizioni normative vigenti sui rifiuti in genere e sui rifiuti pericolosi.

In conformità a quanto stabilito dalla normativa vigente, viene favorito il reimpiego ed il riciclaggio di detti rifiuti prev accordi e convenzioni con i soggetti produttori interessati al reimpiego di dette materie, al fine di stabilire anche una positiva valutazione economica.

Tutti gli oneri inerenti alla gestione, sicurezza e garanzia della stabilità chimica del prodotto da utilizzare, ULDPDQJRQR D FDULFR GHOO LPSUHQGLWRUH FRVU FRPH WXWWL JOL SUHVVR JOL (QWL SUHSRVWL DOOD WXWHOD GHOO DPDLHQWH H GHOW Tali permessi sono rigorosamente prescritti, prima di procedere alla utilizzazione ed impiego del materiale in esame.

(L ULVHUVDWD DOOD 'LUHJLRQH /DYRUL OD IDFROWJ GL DGRWWDUH OD esclusivamente al nucleo centrale, ed utilizzando per le fasce laterali VSHVVRUH FRVWDQWH GHOO R tradizionali.

5.5.2.1- Prove di prequalificazione del materiale

Il materiale per essere impiegato nella formazione di strati di rilevato dovrà soddisfare i seguenti requisiti:

- la curva granulometrica, dovrà presentare un passante al setaccio 0,075 mm , non superiore al 10 %, ed un coefficiente di disuniformità maggiore o uguale a 7
- ODWWLYLWJ GHOPDWHULDOH GRUJ HVVHUH FRPSUHVD WUD H per 1000 il prodotto della superficie specifica (cmq/g), determinata con il permeabilmetro di Blain opportunamente adattato, per la friabilità intera come percentuale di elementi R80 ottenuti dopo opportuna frantumazione
- il contenuto naturale di acqua (umidità), deve essere <15% ;

5.5.2.2- Posa in rilevato

Il materiale dovrà essere posto in opera mediante motolivellatore (Grader), o con altro mezzo idoneo, di adeguata potenza, in maniera da evitare comunque la separazione dei componenti di pezzatura, e adeguatamente rullato a umidità ottimale in strati di spessore compreso tra i 15 e i 30 cm.

1HOOLHYHQWXDOLWJ GL XQD SDUJLDOLJJDJLRQH GHOFRUSR GHOULOHY aventi medesimo spessore quelli realizzati con loppa.

4XLQGL VLSURFHGHUJ DOFRVWLSDPHQWR GHOO LQWHUR VWUDWR

A compattazione avvenuta, tutti i materiali utilizzati per la realizzazione del singolo strato dovranno presentare una massa volumica non inferiore al 90% di quella massa individuata nelle prove di compattazione (CNR1998), (CNR 22 1972).

Salvo diverse e più restrittive prescrizioni motivate in sede di progettazione dalla necessità di garantire la stabilità del rilevato, il modulo di deformazione Md al primo ciclo carico su piastra (diametro 30 cm) dovrà risultare non inferiore a:

- 50 MPa: nell'intervallo compreso tra 1.5÷2.5 daN/cm² sul piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale in rilevato, in trincea e nel riempimento dell'arco rovescio di curva
- 20 MPa: nell'intervallo compreso tra 0.5÷1.5 daN/cm² sul piano di posa del rilevato quando questo è posto a 1.00 ml da quello della fondazione della pavimentazione stradale.

Per i suddetti materiali valgono le stesse prescrizioni di grado di consistenza già specificato per le terre.

5.6- Specifiche di controllo

/DVHJXHQWH VSHFLILFD VL DSSOLFD DL YDUL WLSL GL ULOHYDWR FRV La procedura delle prove di seguito specificata deve ritenersi minima e dovrà essere infittita in ragione della discontinuità granulometrica dei materiali portati a rilevato e della variabilità nelle procedure di compattazione.

La documentazione di riferimento comprende tutta quella contrattuale e, più specificamente, quella di progetto quale disegni, specifiche tecniche, ecc.; sono altresì comprese tutte le norme tecniche vigenti in materia.

/LSSDOWDWRUH SHU SRWHU HVVHUH DXWRULJJDWD DG LPSLHUJDUH L SUHVFULWWL GDOOH SUHVHQWL 1RUPH 7HFQLFKH GRUJ HVLELUH DOO Conformità ai sensi della EN 12620.

Tali Certificati dovranno contenere tutti i dati relativi alla provenienza e all'individuazione dei singoli materiali o loro composizione, agli impianti o luoghi di produzione, nonché i dati risultanti dalle prove di laboratorio atte ad accertare i valori caratteristici richiesti per le varie categorie di lavoro o di fornitura in un rapporto saggi e composizioni proposte.

, &HUWLILFDWL GHYRQR HVVHUH IRUQLWL GDOOLSSDOWDWRUH DQFKH miscele o degli impianti di produzione.

/LSSDOWDWRUH q REEOLJDDWR, DOA per la Qualificazione e l'Accreditamento, approvate dalla Direzione Lavori, un laboratorio di cantiere in cui si procederà ad effettuare tutti gli ulteriori accertamenti ritenuti necessari dalla Direzione Lavori, per la caratterizzazione. /DJLRQH H O LPSLHJR GHL PDWHULDOL La frequenza minima delle prove ufficiali sarà quella indicata nella allegata Tabella 2, la frequenza delle prove di cantiere

sarà imposta dalle puntuali verifiche che il programma di impiego dei materiali, approvato preventivamente dalla Direzione Lavori, vorrà accertare.

I materiali da impiegare a rilevato, sono caratterizzati e classificati secondo le Norme UNI 10006/63, e riportati nella tabella seguente. La normativa di riferimento per esercitare i controlli conseguenti, sono indicati nel seguente prospetto:

CATEGORIE DI LAVORO E MATERIALI	CONTROLLI PREVISTI	NORMATIVA DI RIFERIMENTO
MOVIMENTI DI TERRA		D.M. 11.03.1988 C.LL.PP. n.30483 del 24.09.1988
PIANI DI POSA DEI RILEVATI	Classificazione delle terre Grado di costipamento Massa volumica in sito CBR Prova di carico su piastra	C.N.R.-UNI 10006/63 B.U.- C.N.R. n.69 B.U.- C.N.R. n.22 CNR - UNI 10009 B.U.- C.N.R. n.146 A.XXVI
PIANI DI POSA DELLE FONDAZIONI STRADALI IN TRINCEA	Classificazione delle terre Grado di costipamento Massa volumica in sito CBR Prova di carico su piastra	C.N.R.-UNI 10006/63 B.U.- C.N.R. n.69 B.U.- C.N.R. n.22 CNR - UNI 10009 B.U.- C.N.R. n.146 A.XXVI
FORMAZIONE DEI RILEVATI	Classificazione delle terre Grado di costipamento Massa volumica in sito Prova di carico su piastra CBR Impiego della calce	C.N.R.-UNI 10006/63 B.U.- C.N.R. n.69 B.U.- C.N.R. n.22 B.U.- C.N.R. n.146 A.XXVI CNR - UNI 10009 B.U.- C.N.R. n.36 A VII

5.6.1- Controlli di laboratorio

Le caratteristiche dei materiali e le prove di laboratorio:

- analisi granulometrica
- G.H.W.H.U.P.L.Q.D.] L.R.Q.H. G.H.O. F.R.Q.W.H.Q.X.W.R. Q.D.W.X.U.D.O.H. G.] D.F.T.X.D.
- G.H.W.H.U.P.L.Q.D.] L.R.Q.H. G.H.O. O.L.P.L.V.E.D.O.V.T.X.F.L.G.V.R.] V.X.G.E.D.O.V.T.X.F.L.G.V.R.] H.Q.W.X.D.O.H. S.R.U.] L.R.Q.
- 2332
- prova di costipamento con energia AASHO Modificata (CNR 9-67).

La caratterizzazione e frequenza delle prove è riportata nella tabella seguente.

Frequenza delle prove (almeno ogni 2000 mc)

TIPO DI PROVA	RILEVATI STRADALI				TERRE RINFORZATE	
	Corpo del rilevato		Ultimo strato di cm 30		primi 5000 m ³	successivi m ³
	primi 5000 m ³	successivi m ³	primi 5000 m ³	successivi m ³		
Classificazione CNR-UNI 10006/63	500	10000	500	2500	500	5000
Costipamento AASHO Mod. CNR	500	10000	500	2500	500	5000
Massa volumica B.U. CNR n.22	250	5000	250	1000	250	1000
Prova di carico su piastra CNR 9-67	*	*	500	2000	1000	5000
Controllo umidità	**	**	**	**	**	**
Resistività	*	*	*	*	500	5000
pH	*	*	*	*	500	5000
Solfati e cloruri	*	*	*	*	5000	5000
* Su prescrizione delle Direzione Lavori						
** Frequenti e rapportate alle condizioni meteorologiche locali e alle caratteristiche di omogeneità dei materiali portati a rilevato						

5.6.2- Prove di controllo in fase esecutiva

continuo, alle prove ed esami dei materiali impiegati e da impiegare, inviando i campioni al laboratorio autorizzato indicato dalla Direzione Lavori.

I campioni verranno prelevati in contraddittorio.

Degli stessi potrà essere ordinata la conservazione in luogo indicato dalla Direzione Lavori previa apposizione dei sigilli e firme del Direttore. La frequenza e le modalità delle prove sono riportate nella Tabella 2.

5.6.3- Prove di controllo sul piano di posa

Il numero minimo delle prove di controllo da eseguire sul piano di posa dei rilevati o della fondazione delle pavimentazioni sia in trincea che in rilevato è messo in relazione alla differenza di quota tra i piani di posa del rilevato e della fondazione della pavimentazione.

	'Q (ml)		
	0.00- 1.00	1.00- 2.00	> 2.00
prove di carico su piastra: una ogni	1500 mq	2000 mq	3000 mq
prove di densità in sito: una ogni	1500 mq	2000 mq	2000 mq

Le prove andranno distribuite in modo tale da essere sicuramente rappresentative dei risultati conseguiti in sede di preparazione dei piani di posa, in relazione alle caratteristiche dei terreni attraversati.

La Direzione Lavori potrà richiedere, in presenza di terreni "instabili", l'esecuzione di prove speciali (prove di carico previa saturazione etc.).

Il controllo dello strato anticapillare sarà effettuato mediante analisi granulometriche da eseguirsi in ragione di almeno 10 ogni 1000 mc; tali verifiche dovranno soddisfare i requisiti stabiliti al punto 5.2.3.1.

Le prove di controllo sono tutte a totale cura

5.6.4- Controllo dei materiali impiegati nel miglioramento e nella stabilizzazione a calce e/o cemento

La normativa di riferimento ed i controlli relativi a detti materiali sono fissati nelle specifiche già stabilite parti, alle quali si rimanda.

Il trattamento a calce e/o cemento richiede particolare cura nelle varie fasi della lavorazione. In caso contrario gli esiti positivi riscontrati in laboratorio, potrebbero essere decisamente compromessi.

5.6.4.1- Prove di laboratorio

- analisi granulometrica (una almeno ogni 1000 mc di materiale);
- G H W H U P L Q D J L R Q H G H O F R Q W H Q X W R Q D W X U D O H G I D F T X D X Q D R J Q L
- G H W H U P L Q D J L R Q H G H O O L P L W H O L T X L G R H G H O O I L Q G L F H G L S O D V W 2332 (una ogni giorno);

Sul materiale trattato, verranno effettuate le seguenti prove:

- polverizzazione del materiale trattato (una ogni 500 mq)
- CBR (dopo 7 giorni di stagionatura e dopo imbibizione di 4 giorni in acqua) (una ogni 500 mq)

5.6.4.2- Prove in sito

Le caratteristiche dei materiali posti in opera saranno inoltre accertate mediante le seguenti prove in sito:

- massa volumica della terra in sito (una ogni 1000 mc)
- prova di carico con piastra circolare (una ogni 1000 mc)

5.6.4.3- Prove di controllo sul piano di posa

Le prove di controllo da eseguire sul piano di posa dei rilevati, sottoposto a stabilizzazione con calce, avranno la frequenza di una prova ogni 1000 mq.

Le prove andranno distribuite in modo tale da essere sicuramente rappresentative dei risultati conseguiti in sede di preparazione dei piani di posa, in relazione alle caratteristiche dei terreni attraversati.

5.6.5- Controllo dei materiali riciclati provenienti da demolizione edile

La normativa di riferimento ed i controlli relativi a detti materiali sono fissati nelle specifiche già stabilite parti, alle quali si rimanda.

5.6.5.1- Prove di laboratorio

- determinazione dell'umidità ottimale di costipamento mediante prova di costipamento con procedimento AASHO modificato (CNRBU num. 69);
- determinazione della percentuale di rigonfiamento secondo le modalità previste per la prova CBR (CNR UNI 10009);
- verifica della sensibilità al gelo (CNR BU n° 80/80), condotta sulla parte di aggregato passante al setaccio 38.1 e trattenuto a setaccio 9.51 (Los Angeles classe A);
- prova di abrasione Los Angeles; sarà ritenuto idoneo il materiale che subisce perdite inferiori al 40 % in peso;

Sarà effettuata una prova ogni 500 mc di materiale da porre in opera.

5.6.5.2- Prove in sito

Le caratteristiche dei materiali posti in opera saranno inoltre accertate mediante le seguenti prove in sito:

- massa volumica della terra in sito (una ogni 500 mc)
- prova di carico con piastra circolare (una ogni 500 mc)

5.6.6- Controllo dei materiali riciclati provenienti da demolizione edile

La normativa di riferimento ed i controlli relativi a detti materiali sono fissati nelle specifiche già stabilite per i materiali, alle quali si rimanda.

5.6.6.1- Prove di laboratorio

I materiali da trattare saranno accertati mediante le seguenti prove di laboratorio:

- determinazione dell'umidità ottimale di costipamento mediante prova di costipamento con procedimento AASHO modificato (CNR BU num. 69);
- determinazione del contenuto naturale in acqua (umidità);
- analisi granulometrica ;

G H W H U P L Q D J L R Q H G H O O T D W W L Y L W j

/ D G H W H U P L Q D J L R Q H G H O F R Q W H Q X W R Q D W X U D O H G L D F T X D X P L G L W j

determinate ogni 200 ton di materiale.

5.6.6.2- Prove in sito

Le caratteristiche dei materiali posti in opera saranno inoltre accertate mediante le seguenti prove in sito:

- massa volumica della terra in sito (una ogni 500 mc)
- prova di carico con piastra circolare (una ogni 500 mc)

5.6.7- Controllo sul geotessile

, S U H O L H Y L G H L F D P S L R Q L V D U D Q Q R H V H J X L W L F R Q O H P R G D O L W j G L G H O O T S S D O W D W R U H S U H V V R / D E R U D W R U L T X D O L I L F D W L S U H O L P L Q D U

impiego e, successivamente, su materiali prelevati durante il corso dei lavori ogni 10.000 mq di materiale fornito.

, O J H R W H V V L O H G R Y U j H V V H U H G H O W L S R 3 D I L O R F R Q W L Q X R ' S U R G R

Dovrà essere composto al 100% da polipropilene di pectia (con esclusione di fibre riciclate), agglomerato con la

P H W R G R O R J L D G H O O T D J X J O L D W X U D P H F F D Q L F D D O I L Q H G L H Y L W D U H

Non dovranno essere aggiunte, per la lavorazione, resine o altri sostitanti.

Il polipropilene costituinte dovrà avere le seguenti caratteristiche:

Massa volumica (g/cmc)	0,90
Punto di rammollimento (°C)	413
Punto di fusione (°C)	443 ÷ 448
Punto di umidità % (al 65% di umidità relativa)	0,04
Resistenza a trazione (N/5cm)	1900

Il geotessile dovrà essere imputrescibile, resistente ai raggi ultravioletti, ai solventi, alle reazioni chimiche che si

L Q V W D X U D Q R Q H O W H U U H Q R D O O T D J L R Q H G H L P L F U R U J D Q L V P L H G H V V

Dovrà essere fornito in opera in rotoli O D U J K H J J D O D S L • D P S L D S R V V L E L O H L Q U H O D J L R

Qualora anche da una sola delle prove di cui sopra risultassero valori inferiori a quelli stabiliti, la partita verrà rifiuta

O T S S D O W D W R U H G R Y U j D O O R Q W D Q D U O D L P P H G L D W D P H Q W H G D O F D Q W

La Direzione Lavori, a suo insindacabile giudizio, potrà richiedere ulteriori prove preliminari o prelevare in corso d'opera

F D P S L R Q L G L P D W H U L D O L G D V R W W R S R U U H D S U R Y H S U H V V R / D E R U D W

onere.

TABELLA 1
FORMAZIONE DEL RILEVATO - GENERALITÀ , CARATTERISTICHE E REQUISITI DEI MATERIALI

Classificazione generale	Prospetto I - Classificazione delle terre							Terre limo - argillose Frazione passante allo staccio 0.075 UNI 2332 > 35%					Torbe e terre organiche palustri
Gruppo	A 1		A 3	A 2				A 4	A 5	A 6	A 7		A 8
Sottogruppo	A 1 a	A 1 b		A 2-4	A 2-5	A 2-6	A 2-7				A 7-5	A 7-6	
Analisi granulometrica: Frazione passante allo staccio 2 UNI2332 % 0.40 UNI 2332 % 0.075 UNI 2332 %	d50 d30 d15	--- d50 d25	--- d50 d10	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	--- --- d35	
Caratteristiche della frazione passante allo staccio 0.40 UNI2332 Limite liquido Indice di plasticità	--- d6		--- N.P.	d40 d10	d40 d10	d40 d10	d40 d10	d40 d10	d40 d10	d40 d10	d40 d10 (IP d IL-30)	d40 d10 (IP > IL-30)	
Indice di gruppo	0		0	0		d4		d8	d12	d16	d20		
Tipi usuali dei materiali caratteristici costituenti il gruppo	Ghiaia o breccia, ghiaia o breccia sabbiosa, sabbia grassa ,pomice, scorie vulcaniche, pozzolane		Sabbia fine	Ghiaia o sabbia limosa o argillosa				Limi poco compressibili		Argille poco compressibili	Argille fortemente compressibili fortemente plastiche		Torbe di recente o remota formazione, detriti organici di origine palustre
Qualità portanti quale terreno di sottofondo in assenza di gelo	Da eccellente a buono							Molto elevata		Media	Elevata	Media	

Gruppo	A 1		A 3	A 2				A 4	A 5	A 6	A 7		A 8
Sottogruppo	A 1 a	A 1 b		A 2-4	A 2-5	A 2-6	A 2-7				A 7-5	A 7-6	
Azione del gelo sulle qualità portanti del terreno di sottofondo	Nessuna o lieve			Media									
Ritiro o rigonfiamento	Nullo			Nullo o lieve				Lieve o medio		Elevato	Elevato	Molto elevato	
Permeabilità	Elevata			Media o scarsa						Scarsa o nulla			
Identificazione dei terreni in sito	Facilmente individuabile		Aspri al tatto Incoerenti allo stato asciutto	La maggior parte dei granuli sono individuabili ad occhio nudo Una tenacità media o elevata allo stato asciutto indica la presenza di argilla				Reagiscono alla prova di scuotimento* Polverulenti o poco tenaci allo stato asciutto- Non facilmente modellabili allo stato umido		Non reagiscono alla prova di scuotimento* Tenaci allo stato asciutto Facilmente modellabili in bastoncini sottili allo stato umido			Fibrosi di color bruno o nero Facilmente individuabili a vista
* Prova di cantiere che può servire a distinguere i limi dalle argille . Si esegue scuotendo nel palmo della mano una campione bagnata e comprimendolo successivamente fra le dita. La terra reagisce alla prova se, dopo lo scuotimento, apparirà sulla superficie un velo lucido di acqua libera , che comparirà comprimendo il campione fra le dita.													

6.1 Caratteristiche dei materiali

6.1.1 Cementi

Tutti i manufatti in c.a. e c.a.p. potranno essere eseguiti impiegando unicamente cementi provvisti di attestato di conformità CE che soddisfino i requisiti previsti dalla norma UNI EN 197-1:2006.

Qualora vi sia l'esigenza di eseguire getti massivi, al fine di limitare l'innalzamento della temperatura all'interno del getto in conseguenza della reazione di idratazione del cemento, sarà opportuno utilizzare cementi a bassissimo calore di idratazione contraddistinti dalla sigla LH contemplati dalla norma UNI EN 197-1:2006.

Se è prevista una classe di esposizione XA, secondo le indicazioni della norma UNI EN 206 e UNI 11104, conseguente all'azione XQ1, D, J, J, U, H, V, V, L, R, o alla presenza di acqua aggressiva, sarà necessario utilizzare cementi resistenti ai solfati o alle acque dilavanti in accordo con la UNI 9156 o la UNI 9606.

Per getti di calcestruzzo in sbarramenti di ritenuta di grandi dimensioni si dovranno utilizzare cementi di cui all'art. 1 lett C della legge 595 del 26 maggio 1965 o, al momento del recepimento nell'ordinamento italiano, cementi a bassissimo calore di idratazione VHL conformi alla norma UNI EN 14216.

6.1.2 Controlli sul cemento

6.1.2.1 Controllo della documentazione

In cantiere o presso l'impianto di confezionamento del calcestruzzo è ammessa esclusivamente la fornitura di cementi di cui al punto 2.1.

Tutte le forniture di cemento devono essere accompagnate dall'attestato di conformità CE.

Le forniture effettuate da un intermediario, ad esempio un importatore, dovranno essere accompagnate dall'Attestato di Conformità CE rilasciato dal produttore di cemento e completato con i riferimenti ai DDT dei lotti consegnati dallo stesso intermediario.

Il Direttore dei Lavori è tenuto a verificare periodicamente quanto sopra indicato, in particolare la corrispondenza del cemento consegnato, come rilevabile dalla documentazione anzidetta, con quello previsto nel Capitolato Speciale di Appalto e nella documentazione o elaborati tecnici specifici.

Nel caso di getti in calcestruzzo per sbarramenti di ritenuta, le disposizioni del presente articolo si applicano assumendo, al luogo dell'Attestato di Conformità CE, una attestazione di conformità all'art. 1 lett C della legge 595 del 26 maggio 1965 rilasciata dal produttore di cemento.

6.1.2.2 Controllo di accettazione.

Il Direttore dei Lavori potrà richiedere controlli di accettazione sul cemento in arrivo in cantiere nel caso che il cemento sia prodotto da impianto di confezionamento installato nel cantiere stesso.

Il prelievo del cemento dovrà avvenire al momento della consegna in conformità alla norma UNI-EN 196

L'impresa dovrà assicurarsi, prima del campionamento, che il sacco da cui si effettua il prelievo sia in perfetto stato di conservazione o, alternativamente, che l'autobotte sia ancora munita di sigilli; è obbligatorio che il campionamento sia effettuato in contraddittorio con un rappresentante del produttore di cemento.

Il controllo di accettazione di norma potrà avvenire indicativamente ogni 5.000 ton di cemento consegnato.

Il campione di cemento prelevato sarà suddiviso in almeno tre parti di cui una verrà inviata ad un Laboratorio Ufficiale di cui all'art 59 del DPR n° 380/2001 scelto dall'Impresa Lavori, un'altra è a disposizione dell'impresa e la terza rimarrà custodita, in un contenitore sigillato, per eventuali controprove.

6.1.3 Aggiunte

Per le aggiunte di tipo I si farà riferimento alla norma UNI EN 12620.

Per le aggiunte di tipo II si farà riferimento alla UNI 11104 punto 4.2 e alla UNI EN 206 punto 5.1.6 e punto 5.2.5.

La conformità delle aggiunte alle relative norme dovrà essere dimostrata in fase di verifica preliminare delle miscele (contro di conformità) e, in seguito, ogni volta la D.L. ne faccia richiesta.

6.1.3.1 Ceneri volanti

/H FHQHUL SURYHQHLHQWL GDOOD FRPEXVWLRQHGHO FDUERQH DL ILQ devono essere conformi alla UNI EN 450 e provviste di marcatura CE in conformità alle disposizioni legislative in materia di norma armonizzata. Le ceneri non conformi alla UNI EN 450, ma conformi alla UNI EN 12620 possono essere utilizzate nel calcestruzzo come aggregato.

Ai fini del calcolo del rapporto a/c equivalente all'efficienza k per le ceneri conformi alla UNI EN 450, definito al punto

5.2.5.2 della UNI EN 206-1 verrà desunto in accordo al prospetto 3 della UNI 11104, qui di seguito riportato per comodità.

Tipo di cemento	Classi di resistenza	Valori di k
CEM I	32.5 N, R	0.2
CEM I	42.5 N, R	0.4
	52.5 N, R	
CEM IIA	32.5 N, R	0.2
	42.5 N, R	

CEM IIIA	32.5 N, R 42.5 N, R	0.2
CEM IVA	32.5 N, R 42.5 N, R	0.2
CEM VA	32.5 N, R 42.5 N, R	0.2

Tabella 2.1 valori del coefficiente k per ceneri volanti conformi alla UNI EN 12590 (prospetto 3, UNI 11104)

6.1.3.2 Fumo di silice

I fumi di silice provenienti dalle industrie che producono il silicio metallico e le leghe metalliche, o come aggiunte di tipo II, devono essere conformi alla UNI EN 1263 parte 1 e 2 e provviste di marcatura CE in ottemperanza alle disposizioni legislative in materia di norma armonizzata.

Se impiegato in forma di slurry il quantitativo di acqua apportato dalla sospensione contenente fumo di silice dovrà essere tenuto in conto nel calcolo del rapporto acqua/cemento equivalente (paragrafo 3.3).

In deroga a quanto riportato al punto 5.2.5.2.3 della norma UNI EN 206 la quantità massima di fumo di silice che può essere considerata agente del rapporto acqua/cemento equivalente e del contenuto di cemento deve soddisfare il requisito: fumo di silice 0,7% rispetto alla massa di cemento.

Ai fini del calcolo del rapporto a/c equivalente il coefficiente k verrà desunto dal prospetto seguente che deve intendersi generalmente riferito a fumi di silice utilizzati nel confezionamento di calcestruzzi impiegando esclusivamente con cemento tipo I e CEM I/A di classe 42,5 e 42,5R conformi alla UNI EN 12590.

- per un rapporto acqua/cemento prescritto $0,45 \leq k \leq 2,0$
- per un rapporto acqua/cemento prescritto $> 2,0$ eccetto $k = 1,0$ per le classi di esposizione XC e XF

La quantità (cemento + quantità fumo di silice) non deve essere minore del dosaggio minimo di cemento richiesto ai fini della durabilità in funzione della classe (delle classi) di esposizione ambientale in cui la struttura ricade.

D.L.

6.1.4 Aggregati

Gli aggregati utilizzabili, ai fini del confezionamento del calcestruzzo, debbono possedere marcatura CE secondo D.P.R. 246/93 e successivi decreti attuativi.

- x Gli aggregati debbono essere conformi ai requisiti della normativa UNI EN 12620 e UNI 8520 relativi
- x La massa volumica media del granulo in condizioni s.s.a. (saturo a superficie asciutta) deve essere pari o superiore a 2300 kg/m^3 . A questa prescrizione si potrà derogare solo in casi di comprovata impossibilità di approvvigionamento locale, purché si continuino a rispettare le prescrizioni in termini di resistenza caratteristica a compressione e durabilità specificati nel paragrafo 3.8. Per opere caratterizzate da un elevato rapporto superficie/volume dovrà essere determinato un incremento del ritiro rispetto ad un aggregato congegnato con aggregati di massa volumica media maggiore di 2300 kg/m^3 . Per i calcestruzzi con classe di resistenza caratteristica a compressione maggiore di C50/60 preferibilmente dovranno essere utilizzati aggregati di massa volumica maggiore di 2600 kg/m^3 .
- x Gli aggregati dovranno rispettare i requisiti minimi imposti dalla norma UNI 8520 parte 2 relativamente al contenuto di sostanze nocive. In particolare:
 - x - il contenuto di solfati solubili in acido (espressi come SO_3) determinarsi con la procedura prevista dalla UNI-EN 1744
 - x - il contenuto totale di SO_3 (da determinarsi con UNI EN 1744 punto 11) dovrà risultare inferiore allo 0,1%;
 - x - non dovranno contenere forme di silice amorfa attiva o in alternativa dovranno evidenziare espansioni su prismi di malta, valutate con la prova accelerata o a lungo termine in accordo alla metodologia prevista dalla UNI 8520, inferiori ai valori massimi riportati nel prospetto 6 della UNI 8520 parte 2.
- Aggregati di riciclo
 - x In attesa di specifiche normative sugli aggregati di riciclo è consentito il loro utilizzo, secondo i limiti di cui alla Tabella che segue, a condizione che il calcestruzzo possieda i requisiti

reologici, meccanici e di durabilità di cui al paragrafo 3.3. Per tali aggregati, le prove di controllo
LQ IDEEULFD VDUDQQR HIIHWWXDWH VHFRQGR L SURVSHWWL +
le parti rilevanti, devono essere effettuate ogni 100 ton di aggregato prodotto e, comunque, negli impianti di
riciclo, per ogni giorno di produzione.

Origine del materiale da riciclo	Rck [MPa]	Percentuale di impiego
demolizioni di edifici (macerie)	< 15	fino al 100%
demolizioni di solo cls e c.a.	0 35	0 30%
	0 25	fino al 60%
riutilizzo interno negli stabilimenti di prefabbricazione qualificati	0 55	fino al 5%

Tabella 2.2±percentuali di impiego di aggregati di riciclo (DM 14/01/2008)

Al fine di individuare i requisiti chimico-fisici aggiuntivi rispetto a quelli fissati per gli aggregati naturali, che gli aggregati riciclati devono rispettare, in funzione della destinazione finale del calcestruzzo e delle sue proprietà prestazionali, occorrerà fare specifico riferimento alla UNI 8520 parti 1 e 2.

6.1.5 Acqua di impasto

Per la produzione del calcestruzzo dovranno essere impiegate acque potabili e quelle di riciclo conformi alla UNI EN 1008:2003.

6.1.6 Additivi

Gli additivi per la produzione del calcestruzzo devono possedere la marcatura CE ed essere conformi, in relazione alla particolare categoria di prodotto cui essi appartengono, ai requisiti imposti dai rispettivi prospetti della norma UNI EN 934

SDUWL 3HU JOL DOWUL DGGLWLYL FKH QRQ ULHQWUDQR QH DOO¶LPSLHJR LQ IXQ]LRQH GHJOL LPSPDWL VL FRQ fluidificanti/riduttori di acqua o superfluidificanti/riduttori di acqua ad alta efficacia per limitare il contenuto di acqua di impasto, migliorare la stabilità dimensionale del calcestruzzo e la durabilità dei getti. Nel periodo estivo si consiglia di impiegare specifici additivi capaci di mantenere una prolungata lavorabilità del calcestruzzo in funzione dei tempi di trasporto e di getto.

Per le riprese di getto si potrà far ricorso a additivi superplastificanti. Nel periodo invernale al fine di evitare i danni derivanti dalla azione del gelo, in condizioni di maturazione al di sotto di 5°C, si farà ricorso, oltre che agli additivi superplastificanti, anche a additivi anticongelanti a base di cloruri.

3HU L JHWWL VRWWRSRVWL DOO¶D]LRQH GHJOL LPSPDWL VL FRQ fluidificanti/riduttori di acqua o superfluidificanti/riduttori di acqua ad alta efficacia per limitare il contenuto di acqua di impasto, migliorare la stabilità dimensionale del calcestruzzo e la durabilità dei getti. Nel periodo estivo si consiglia di impiegare specifici additivi capaci di mantenere una prolungata lavorabilità del calcestruzzo in funzione dei tempi di trasporto e di getto.

Di seguito viene proposto uno schema riassuntivo per le varie classi di additivo in funzione delle classi di esposizione

	Rck min	a/c max	WR/SF	AE	HE *	SRA	I C
X0	15	0,60					
XC1 ±XC2	30	0,60	X				
XF1	40	0,50	X		X	X	
XF2	30	0,50	X	X	X	X	X
XF3	30	0,50	X	X	X	X	
XF4	35	0,45	X	X	X	X	X
XA1-XC3-XD1	35	0,55	X			X	X
XS1-XC4-XA2-XD2	40	0,50	X			X	X
XS2-XS3-XA3-XD3	45	0,45	X			X	X

Tabella 2.3±classi di additivo in funzione delle classi di esposizione

DEFINIZIONI:

WR/SF: fluidificanti/superfluidificanti

AE. Aeranti

HE: Acceleranti (solo in condizioni climatiche invernali)

SRA: additivi riduttori di ritiro

IC: inibitori di corrosione.

6.1.7 Acciaio

/ ¶ DFFLDLR GD FHPHQWR DUPDWR RUGLQDULR FRPSUHQGH

- EDUUH G ¶ DFFLDLR (6 mm Ø 0 16 mm), rotoli tipo B450C (6 mm Ø 0 16 mm);

- prodotti raddrizzati ottenuti da rotoli con:

f diametri 0 16mm per il tipo B450C

- reti elettrosaldate (6 mm Ø 0 12 mm) tipo B450C;

- tralicci elettrosaldate (6 mm Ø 0 12 mm) tipo B450C;

Ognuno di questi prodotti deve rispondere alle caratteristiche richieste dalle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M.14/01/2008, che specifica le caratteristiche tecniche che devono essere verificate, i metodi di prova, le condizioni d

SURYD H LO VLVWHPD SHUP ¶ DFFLDLR (6 mm Ø 0 16 mm), rotoli tipo B450C (6 mm Ø 0 16 mm);
la Direttiva Prodotti CPR 305/2011.

/ ¶ DFFLDLR GHYH HVVHUH TXDOLILFDWR DOO ¶ RULJLQH GHYH SRUWDUH

indelebile che renda costantemente riconoscibile e riconducibile inequivocabilmente allo stabilimento di produzione.

6.1.7.1 Requisiti

6.1.7.1.1 Saldabilità e composizione chimica

La composizione chimica deve essere in accordo con quanto specificato nella tabella seguente

Tipo di Analisi	CARBONIO ^a %	ZOLFO %	FOSFORO %	AZOTO ^b %	RAME %	CARBONIO EQUIVALENTE ^a %
Analisi su colata	0,22	0,050	0,050	0,012	0,80	0,50
Analisi su prodotto	0,24	0,055	0,055	0,014	0,85	0,52

a = è permesso superare il valore massimo di carbonio massico nel caso in cui il valore equivalente del carbonio venga diminuito dello 0,02% per massa.
b 6RQR SHUPHVVL YDORUL VXSHULRUL GL DJRWR VH VRQR S

Tabella 2.4±Valori max di composizione chimica secondo DM 14/01/2008

6.1.7.1.2 Proprietà meccaniche

Le proprietà meccaniche devono essere in accordo con quanto specificato nelle Norme Tecniche per le Costruzioni (DM 14/01/2008).

Proprietà	Valore caratteristico
fy (N/mm ²)	3450
ft (N/mm ²)	• a
ft/fy	3 1,13 b £ 1,35 b
Agt (%)	3 7,0 b
fy/fy,nom	£ 1,25 b
.	valore caratteristico con p = 0,95
b	valore caratteristico con p = 0,90

Tabella 2.5±Proprietà meccaniche secondo il D.M. 14/01/2008

In aggiunta a quanto sopra riportato si possono richiedere le seguenti caratteristiche aggiuntive:

Proprietà	Requisito
Resistenza a fatica assiale*	2 milioni di cicli
Resistenza a carico ciclico**	3 cicli/sec (deformazione 1,5÷4 %)
Idoneità al raddrizzamento dopo piega	Mantenimento delle proprietà meccaniche
Controllo radiometrico	superato, ai sensi del D.Lgs. 230/1995 D. Lgs. 241/2000
* = in campo elastico ** = in campo plastico	

Tabella 2.6±Proprietà aggiuntive

6.1.7.1.3 Prova di piega e raddrizzamento

In accordo con quanto specificato nel DM 14/01/2008, è richiesto il rispetto dei limiti seguenti.

DIAMETRO NOMINALE (d) mm	DIAMETRO MASSIMO DEL MANDRINO
$\varnothing < 12$	4d
12 $\varnothing$ 0 16	5d
16 $<\varnothing$ 0 25	8 d
25 $<\varnothing$ 0 50	10 d

Tabella 2.7±Diametri del mandrino ammessi per la prova di piegatura e raddrizzamento

6.1.7.1.4 Resistenza a fatica in campo elastico

La proprietà di resistenza a fatica deve essere determinata secondo l'EN 15630.

Il valore della tensione σ_{max} sarà 270 N/mm² per le barre dritte o ottenute da rotolo e 100 N/mm² per le reti elettrosaldate. Il campione deve sopportare un numero di cicli pari a 2×10^6 .

6.1.7.1.5 Resistenza a carico ciclico in campo plastico

La proprietà di resistenza al carico ciclico deve essere determinata sottoponendo il campione a tre cicli completi di isteresi gravose o eventi straordinari (es. urti, sisma etc.).

La proprietà di resistenza al carico ciclico deve essere determinata sottoponendo il campione a tre cicli completi di isteresi simmetrica con una frequenza da 1 a 3 Hz e con lunghezza libera entro gli afferraggi e con deformazione massima di trazione e compressione seguente :

Diametro nominale (mm)	Lunghezza libera	Deformazione (%)
d $\varnothing$ 16	5 d	± 4
16 $<$ 25	10 d	$\pm 2,5$
25 $\varnothing$ d	15 d	$\pm 1,5$

Tabella 2.8±prova carico ciclico in relazione al diametro

La prova è superata se non avviene la rottura totale o parziale del campione causata da fessurazioni sulla superficie visibile ad occhio nudo.

6.1.7.1.6 Diametri e sezioni equivalenti

DM 14/01/2008.

Diametro nominale (mm)	Da 6 a $\varnothing$ 8	Da $>\varnothing$ 8 a $\varnothing$ 50
Tolleranza in % sulla sezione	± 6	$\pm 4,5$

Tabella 2.9±Diametri nominali e tolleranze

6.1.7.1.7 Aderenza e geometria superficiale

I prodotti devono avere una superficie nervata in accordo con il DM 14/01/2008. Le tensioni di aderenza devono essere misurate in accordo a quanto riportato nel D.M. 14/01/2008. I prodotti devono aver superato le prove di Beam Test effettuate presso un Laboratorio Ufficiale (Legge 1086).

& R Q W U R O O L V X O O I D F F L D L R

6.1.7.2.1 Controllo della documentazione

In c D Q W L H U H q D P P H V V D H V F O X V L Y D P H Q W H O D I R U Q L W X U D H O I L P S L H J R secondo le procedure indicate nel D.M. 14/01/2008 al punto 11.3.1 e controllati con le modalità riportate nei punti 11.3.2.10 e 11.3.35 del citato decreto.

7 X W W H O H I R U Q L W X U H G L D F F L D L R G H Y R Q R H V V H U H D F F R P S D J Q D W H G H dei LL.PP.- Servizio Tecnico Centrale.

Per i prodotti provenienti dai Centri di trasformazione è necessaria la documentazione che assicuri che le lavorazioni effettuate non hanno alterato le caratteristiche meccaniche e geometriche dei prodotti previste dal DM 14/01/2008.

Inoltre può essere richiesta la seguente documentazione aggiuntiva :

- certificato di collaudo tipo 3.1 in conformità alla norma UNI EN 10204;
- certificato Sistema Gestione Qualità UNI EN ISO 9001;
- certificato Sistema Gestione Ambientale UNI EN ISO 14001;
- Dichiarazione di conformità al controllo radiometrico (può essere inserito nel certificato di collaudo tipo 3.1);
- Polizza assicurativa per danni derivanti dal prodotto.

Le forniture effettuate da un commerciante o da un trasformatore intermedio dovranno essere accompagnate da copia di documenti rilasciati dal produttore e completati con riferimento al documento di trasporto del commerciante o trasformatore.

L Q W H U P H G L R , Q T X H V W I X O W L P R F D V R S H U J O L H O H P H Q W L S U H V D O G D 4 X D O L I L F D J L R Q H ' G R Y U D Q Q R H V V H e f a t t e f e s e g u i r e d a l D i r e t t o r e d e l C e n t r o d i T r a s f o r m a z i o n e . H O

7XWWL L SURGRWWL IRUQLWL LQ FDQWLHUH GRSR O₁LQWHUYHQWR GL
 marcatura che identifichi in modo inequivocabile il centro di trasformazione stesso, in aggiunta alla marcatura del prodotto di
 origine.

Il Direttore dei Lavori prima della messa in opera è tenuto a verificare quanto sopra indicato; in particolare dovrà provvedere
 YHULILFDUH OD ULVSRQGHHQJD WLD DOR ODELLR DOR FADAVUK L'EDIFICI L'CS REGNAD VADNACXIO O₁
 marcatura, la non corrispondenza a quanto depositato o la sua illeggibilità, anche parziale, rendono il prodotto non
 impiegabile e pertanto le forniture dovranno essere rifiutate.

6.1.7.22 Controllo di accettazione

, O 'LUHWWRUH GHL /DYRUL q REEOLJDWR DG HVHJXLUH L FRQWUOL G
 le indicazioni contenute nel D.M. 14/01/2008 al punto 11.3.2.10.3.

Il campionamento ed il controllo di accettazione dovrà essere effettuato entro 30 giorni dalla data di consegna del materiale.
 \$OO₁LQWHUQR GL FLDVFXQD IRUQLWXUD FRQVHJQDWD H SHU RJQL GL
 campionamento di tre spezzoni di acciai di lunghezza complessiva pari a 100 cm ciascuno, sempre che il marchio e la
 documentazione di accompagnamento dimostrino la provenienza del materiale da uno stesso stabilimento. In caso contrario
 controlli devono essere estesi agli altri diametri delle forniture presenti in cantiere.

Non saranno accettati fasci di acciaio contenenti barre di differente marcatura.

Il prelievo dei campioni in cantiere e la consegna al Laboratorio Ufficiale incaricato dei controlli verrà effettuata dal Dir
 dei Lavori o da un tecnico da lui delegato; la consegna delle barre di acciaio campionate, identificate mediante sigle o
 etichettature indelebili, dovrà essere accompagnata da una richiesta di prove sottoscritta dal Direttore dei Lavori.

La domanda di prove al Laboratorio Ufficiale dovrà essere sottoscritta dal Direttore dei Lavori e dovrà inoltre contenere
 precise indicazioni sulla tipologia di opera da realizzare (pilastro, trave, muro di sostegno, fondazioni, strutture a eleva
 HFF «

Il controllo del materiale, eseguito in conformità alle prescrizioni del punto 11.3.2.3 di cui al precedente Decreto, riguarderà le
 proprietà meccaniche di resistenza e di allungamento.

Caratteristica	Valore Limite	Note
fy minimo	425 N/mm ²	(450 ±25) N/mm ²
fy massimo	572 N/mm ²	[450x(1.25+0.02)] N/mm ²
Agt minimo	1 5.0%	Per acciai laminati a caldo
Rottura/snervamento	1.11 <ft/fy < 1.37	Per acciai laminati a caldo
Piegamento/raddrizzamento	assenza di cricche	Per tutti

Tabella 2.11±Valori limite per prove acciaio

Qualora la determinazione del valore di una qualità fissata in termini di valore caratteristico crei una controversia, il valore
 dovrà essere verificato prelevando e provando tre provini da prodotti diversi nel lotto consegnato.

Se un risultato è minore del valore caratteristico prescritto, sia il provino che il metodo di prova devono essere esaminati
 attentamente. Se nel provino è presente un difetto o si ha ragione di credere che si sia verificato un errore durante la prova
 risultato della prova stessa deve essere ignorato. In questo caso è opportuno prelevare un ulteriore (singolo) provino.

Se i tre risultati validi della prova sono maggiori o uguali del prescritto valore caratteristico, il lotto consegnato deve
 essere considerato conforme.

Se i criteri sopra riportati non sono soddisfatti, dieci ulteriori provini devono essere prelevati da prodotti diversi del lotto in
 SUHVHQJD GHO SURGXWWRUH R VXR UDSSUHVHQWDQWH FKH SRWUj DQF
 DOO₁DUW GHO ' 3 5 Q

Il lotto deve essere considerato conforme se la media dei risultati sui 10 ulteriori provini è maggiore del valore caratteristico e
 i singoli valori sono compresi tra il valore minimo e il valore massimo secondo quanto sopra riportato. In caso contrario il
 deve essere respinto.

4XDORUD DOO₁LQWHUQR GHOOD IRUQLWXUD VLDQR FRQWHQXWHSDQFKH
 anche a questi elementi. In particolare, a partire da tre differenti reti elettrosaldate verranno prelevati 3 campioni di
 100*100 cm.

Il controllo di accettazione riguarderà la prova di trazione su uno spezzone di filo comprendente almeno un nodo saldato, per
 GHWHUPLQDJLRQH GHOOD WHQVLRQH GL URWWXUD GHVHVVHQWLRQH C
 prova di resistenza al distacco offerta dalla saldatura del nodo.

I controlli in cantiere sono facoltativi quando il prodotto utilizzato proviene da un Centro di trasformazione o luogo di
 lavorazione delle barre, nel quale sono stati HIIHWWXDWL WXWWL L FRQWUROOL GHVFULWW
 GHO PDWHULDOL GHYH HVVHUH DFFRPSDJQDWD GDOOD FHUWLILFDJLRQH
 Resta nella discrezionalità del Direttore dei Lavori effettuare tutti gli eventuali ulteriori controlli ritenuti opportuni (es. indice
 di aderenza, saldabilità).

6.1.7.3 Lavorazioni in cantiere ±Raggi minimi di curvatura

Il diametro minimo di piegatura deve essere tale da evitare fessure nella barra alla piegatura e rottura del calcestruzzo

QHOO¶LQWUQR GHOD SLHJDWXUD
3HU GHILQLUH L YDORUL PLQLPL GD DGRWWDUH FL VL ULIHULVFH DOOH
DPPLVVLELOL GHL PDQGULQL S b b:EDUHH SLHJDWH' LQ SDUWLFROD

Diametro barra	Diametro minimo del mandrino per piegature, uncini e ganci
Ø 0 16 mm	4 Ø
Ø > 16 mm	7 Ø

Tabella 2.12±Diametri ammissibili dei mandrini per barre piegate

6.1.7.4 Deposito e conservazione in cantiere

\$OOD FRQVHJQD LQ FDQWLHUH O¶,PSUHVD DSSDOWDWULF a m D s f i c i . I F X U D
particolare, per quei cantieri posti ad una distanza inferiore a 2 Km dal mare, le barre di armatura dovranno essere protette

DSSRVLWL WHOL GDOO¶D]LRQH GHOO¶DHURVRO PDULQR

6.2 Caratteristiche del calcestruzzo allo stato fresco e indurito

6.2.1 Classi di resistenza

Si fa riferimento alle Norme Tecniche per le Costruzioni del 14/01/2008. In particolare, relativamente alla resistenza caratteristica convenzionale a compressione il calcestruzzo verrà individuato mediante la simbologia f_{ck} è la resistenza caratteristica a compressione misurata su provini cilindrici di rapporto altezza/diametro pari a 2 ed Y è la resistenza caratteristica a compressione valutata su provini cubici di lato 150 mm (R

6.2.2 Reologia degli impasti e granulometria degli aggregati

Per il confezionamento del calcestruzzo dovranno essere impiegati aggregati appartenenti a non meno di due classi granulometriche diverse. La percentuale di impiego di ogni singola classe granulometrica verrà stabilito dal produttore con

O¶RELHWWLYR GL FRQVHJXLUH L UHTXLVLWL GL ODYRUDELLOL W o j o H a G L U H
curva granulometrica ottenuta dalla combinazione degli aggregati disponibili, inoltre, sarà quella da soddisfare le

HVLJHQ]H GL SRVD LQ RSHUD ULFKLHVWH GDOO¶LPSUHVD DG HVBPSLR
di durabilità richieste per il conglomerato.

/D GLPHQVLRQH PDVVLPD GHOO¶DJJUHJDWRORVHJHLVQHUHLQRQDPGHJLO
GHOO¶LQWHUHUUR ULGRWR GL PP GHOR VSHVVRUH GHOFRSULIHU
Eurocodici).

6.2.3 Rapporto acqua/cemento

Il quantitativo di acqua efficace da prendere in considerazione nel calcolo del rapporto a/c equivalente è quello realmente a

GLVSRVL]LRQH GHOO¶LPSDVWR GDWR GDOOD VRPPD GL

(a_{aggr} ! TXDQWLWDWLYR GL DFTXD FHGXWR R VRWWUDWWR GD ONO¶DJJUH
PDJJLRUH R PLQRUH GHOO¶DVVRUELPHQR WHQRUH GL XPLGLWj FKH L

(a_{add} => aliquota di acqua introdotta tramite gli additivi liquidi (se utilizzati in misura superiore a 3 l/m3) o le aggiunte minerali in forma di slurry;

(a_{gh} ! DOLTXRWD GL DFTXD LQWURGRWWD WUDPLWH O¶XWLLOL]]R GL FKL S

(a_m) => aliquota di acqua introdotta nel mescolatore/betoniera;

ottenendo la formula:

Il rapporto acqua/cemento sarà quindi da considerarsi come rapporto acqua/cemento equivalente individuato

GDOO¶HVSUHVVLQRH SL•JHQHUDOH

QHOD TXDOH YHQJRQR FRQVLGHUDWH OH HYHQWXDOL DJJLXQWib. GL FH
I termini utilizzati sono:

c => dosaggio per m³ di impasto di cemento;

cv => dosaggio per m³ di impasto di cenere volante;

fs => dosaggio per m³ di impasto di fumo di silice;

K_{cv} ; K_{fs} => coefficienti di equivalenza rispettivamente della cenere volante e del fumo di silice desunti dalla norma UNI 206-1 ed UNI 11104 (vedi paragrafi 2.2.1 e 2.2.2).

6.2.4 Lavorabilità

,O SURGXWWRUH GHOFDOFHVWUX]]R GRYUj DGRWWDUH WXWWL j e L DFF
garantire che il calcestruzzo possieda al momento del suo impiego del calcestruzzo in cantiere la lavorabilità prescritta e riportata per ogni specifico conglomerato nella tabella 3.1.

Salvo diverse specifiche e/o accordi con il produttore del conglomerato la lavorabilità al momento del getto verrà controllata secondo le indicazioni riportate sulle Norme Tecniche sulle Costruzioni. La misura della lavorabilità verrà condotta in accordo alla UNI-EN 206-1 dopo aver proceduto a scaricare dalla betoniera almeno 0.3 mc di calcestruzzo. In accordo con le specifiche di capitolato la misura della lavorabilità potrà essere effettuata mediante differenti metodologie. In particolare la lavorabilità del calcestruzzo può essere definita mediante:

- x slump di riferimento oggetto di specifica;
- x la misura del diametro di spandimento alla tavola a scorrimento (UNI-EN 123505).

Salvo strutture da realizzarsi con particolari procedimenti di posa in opera (pavimentazioni a casseri scorrevoli, manufatti estrusi, etc.) o caratterizzate da geometrie particolari (ad esempio, travi di tetti a falde molto inclinate) non possono essere utilizzati calcestruzzi con classe di consistenza inferiore ad S4/F4.

Sarà cura del fornitore garantire in ogni situazione la classe di consistenza prescritta per le diverse miscele tenendo conto che sono assolutamente proibite le aggiunte di acqua, acqua di cura, acqua di bagnatura, ecc. La lavorabilità del calcestruzzo della betoniera in cantiere. Trascorso il tempo massimo consentito per la lavorazione del calcestruzzo, il calcestruzzo rispetto a quella prescritta. Il calcestruzzo con la lavorabilità inferiore a quella prescritta potrà essere utilizzato a discrezione del progettista, ma solo se è accettato se esistono le condizioni, in relazione alla difficoltà di esecuzione del getto, per poter conseguire un completo riempimento dei casseri ed una completa compattazione.

Il tempo massimo consentito per la lavorazione del calcestruzzo sarà di 120 minuti. In questa evenienza si potrà utilizzare il conglomerato per 120 minuti dalla miscelazione nello stesso in impianto purché lo stesso possieda i requisiti di lavorabilità prescritti. Inoltre, in questa evenienza dovrà essere accertato preliminarmente dal produttore e valutato dalla D.L. che le resistenze iniziali del conglomerato cementizio non siano penalizzate a causa di dosaggi elevati di additivi ritardanti impiegati per la riduzione della perdita di lavorabilità.

6.2.5 Acqua di bleeding

Il test di bleeding verrà eseguito secondo la norma UNI-EN 12350-5.

6.2.6 CRQWHQXWR G DULD

Contestualmente alla misura della lavorabilità del conglomerato (con frequenza diversa da stabilirsi con il fornitore del conglomerato) dovrà essere determinato il contenuto di aria nel calcestruzzo in accordo alla procedura descritta alla UNI EN 12350-5. Il contenuto di aria dovrà essere compreso tra il 4% e il 6% per le classi di consistenza S4/F4 e S5/F5. Per le classi di consistenza S6/F6 e S7/F7 il contenuto di aria dovrà essere compreso tra il 5% e il 7%.

6.2.7 Prescrizioni per la durabilità

Ogni calcestruzzo dovrà soddisfare i seguenti requisiti di durabilità in accordo con quanto richiesto dalle norme UNI 11104 e UNI EN 206-1 e dalle Linee Guida sul Calcestruzzo Strutturale in base alla classe (alle classi) di esposizione ambientale della struttura cui il calcestruzzo è destinato:

- x rapporto (a/c)_{max};
- x classe di resistenza caratteristica a compressione minima;
- x classe di consistenza;
- x aria inglobata o aggiunta (solo per le classi di esposizione XF2, XF3, XF4).;
- x contenuto minimo di cemento;
- x tipo di cemento (se necessario);
- x classe di contenuto di cloruri calcestruzzo;
- x D_{max} G H O O T D J J U H J D W R
- x copriferro minimo.

6.2.8 Tipi di conglomerato cementizio

Il calcestruzzo dovrà essere progettato in base alle caratteristiche prestazionali e la loro destinazione.

		(UNI 11104prosp.1)	(UNI 11104prosp.4)				D _{MAX}	Classe di consistenza a getto	Tipo di cemento	Copriferro nominale
Tipo	Campi di Impiego	CLASSI ESP. AMBIENTALE	Classe resistenza	Rapporto (a/c) max	Contenuto minimo di cemento	Contenuto d aria				

			C (X/Y)		kg/m ³	(solo per classi XF2, XF3 e XF4)	mm		(solo se necessario)	

Tabella 3.1±Classificazione dei diversi tipi di conglomerato

Le miscele, se prodotte con un processo industrializzato, di cui meglio si specifica nel paragrafo successivo, non necessitano di alcuna qualifica preliminare che si richiede invece per conglomerati prodotti senza processo industrializzato.

6.3 Qualifica del conglomerato cementizio

In accordo alle Norme Tecniche per la Costruzioni per la produzione di calcestruzzo si possono configurare due differenti possibilità:

- A) calcestruzzo prodotto con processo industrializzato
- B) calcestruzzo prodotto senza processo industrializzato

Il caso B) si verifica nella produzione limitata di calcestruzzo direttamente in cantiere mediante processi di produzione temporanei e non industrializzati. In tal caso la produzione deve essere effettuata sotto la diretta vigilanza del Direttore dei Lavori. Il DM 14/01/2008 prevede, in questo caso, la qualificazione iniziale delle miscele per mezzo della ³9DOXWD]LRQH SUHOLPLQDUH GHOD 5HVLVWHQ]D' SDU GHOOH UHVSQRQVDELQW] GHOO]DSSDOWDWRUH R FRPPLWWHQWH donse prove GHOD OD FRVWUX]LRQH GHOO]RSHUD /D TXDOLILFD]LRQH LQL]Lprequalificata/ XWW GD SDUWH GHOD ODERUDWRUL GL FXL DOO]DUW GHOD '35 Q /DER

Nella relazione di prequalifica, nel caso di calcestruzzo prodotti senza processo industrializzato l'appaltatore dovrà far esplicito riferimento a:

- materiali che si intendono utilizzare, indicandone provenienza, tipo e qualità;
- documenti sulla marcatura CE dei materiali costituenti;
- massa volumica reale s.s.a. e assorbimento, per ogni classe di aggregato, valutati secondo la Norma UNI 8520 parti 13 e 16a;
- studio granulometrico per ogni tipo e classe di calcestruzzo;
- tipo, classe e dosaggio del cemento;
- rapporto acqua/cemento;
- massa volumica del calcestruzzo fresco e calcolo della resa;
- classe di esposizione ambientale a cui è destinata la miscela;
- tipo e dosaggio degli eventuali additivi;
- proporzionamento analitico della miscela e resa volumetrica;
- classe di consistenza del calcestruzzo;
- risultati delle prove di resistenza a compressione;
- curve di resistenza nel tempo (almeno in periodo 228 giorni);
- caratteristiche dell'impianto di confezionamento e stato delle tarature;
- sistemi di trasporto, di posa in opera e maturazione dei getti.

Il caso A) è trattato dal DM 14/01/2008 al punto 11.2.8 che definisce come calcestruzzo prodotto con processo industrializzato quello prodotto mediante impianti, strutture e tecniche organizzate sia in cantiere che in uno stabilimento esterno al cantiere stesso.

Di conseguenza in questa fattispecie rientrano, a loro volta, tre tipologie di produzione del calcestruzzo:

- x calcestruzzo prodotto in impianti industrializzati fissi
- x calcestruzzo prodotto negli stabilimenti di prefabbricazione;
- x calcestruzzo prodotto in impianti industrializzati installati nei cantieri (temporanei)

in questi casi gli impianti devono essere idonei ad una produzione costante, disporre di apparecchiature adeguate per il confezionamento, nonché di personale esperto e di attrezzature idonee a provare, valutare e correggere la qualità del prodotto. Al fine di contribuire a garantire la qualità del prodotto, l'appaltatore deve assicurare che il prodotto abbia i requisiti previsti dalle Norme Tecniche per le Costruzioni tali requisiti siano costantemente mantenuti fino alla posa in opera.

7DOH VLVWHPD GL FRQWUROOR QRQ GHYH FRQIRQGHHVL FRQ O]RUGLO affiancarsi.

Il sistema di controllo della produzione in fabbrica dovrà essere certificato da un organismo terzo indipendente di adeguata competenza e organizzazione, che opera in coerenza con la UNI EN 45012. A riferimento per tale certificazione devono essere prese le Linee Guida sul calcestruzzo preconfezionato edite dal Servizio Tecnico del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici allo scopo di ottenere un calcestruzzo di adeguate caratteristiche fisiche, chimiche e meccaniche.

Il sistema di controllo di produzione in fabbrica dovrà comprendere le prove di autocontrollo, effettuate dal produttore
 V H F R Q G R T X D Q W R S U H Y L V W R G D O O H / L Q H H * X L G D V X O F D O F H V W U X]] R S
 G H O O ¶ L V S H] L R Q H G H O O H V L Q J R O H X Q L W j S U R G X W W L Y H C o n t r o l l o i n t e r n o . L I L F D
 In virtù di tale verifica e sorveglianza del controllo di produzione le prove di autocontrollo della produzione sono sostituite
 quelle effettuate dai laboratori ufficiali.
 Il programma delle prove di autocontrollo deve essere sviluppato in maniera tale da assicurare il rispetto dei disposti normativi
 S H U O H Q X P H U R V H P L V F H O H S U R G R W W H P D H V V H U H Q H O F R Q W H P S R F
 G H O O ¶ H O H Y D W R Q X P H U R G H O O H P i a n o d i c o n t r o l l o d e l c a l c e s t r u z z o c o n t r o l l o v i z i o n a l e Q J H Q H U D O H L Q
 È compito della Direzione Lavori accertarsi che i documenti che accompagnano ogni fornitura in cantiere indichino gli estremi
 della certificazione del sistema di controllo della produzione.
 Ove opportuno il Direttore dei Lavori potrà richiedere la relazione preliminare di qualifica ed i relativi allegati (es.
 certificazione della marcatura CE degli aggregati, del cemento, etc.)

6.4 Posa in opera del calcestruzzo

Al momento della messa in opera del conglomerato è obbligo
 D O W R U L D O D S U H V H Q] D G L D O P H Q R X O
 G L U H] L R Q H G H L O D Y R U L L Q F D U L F D W R D Q R U P D G L O H J J H H G L X Q U H V
 particolari, soggette a sorveglianza da parte di Enti ministeriali la zona dei provini verrà effettuata anche alla presenza
 G H O O ¶ , Q J H J Q H U H L Q F D U L F D W R G H O O D V R U Y H J O L D Q] D L Q F D Q W L H U H
 Prima di procedere alla messa in opera del calcestruzzo, sarà necessario adottare tutti quegli accorgimenti atti ad evitare
 qualsiasi sottrazione
 Q H G L D F T X D G D O O ¶ L P S D V W R , Q S D U W L F R O D U H L Q F D V R G L F
 delle superfici.

È proibito eseguire il getto del conglomerato quando la temperatura esterna scende al disotto dei +5° C se non si prendono
 particolari sistemi di protezione del manufatto concordati e autorizzati dalla D.L. anche qualora la temperatura ambientale
 superi i 33° C.

Lo scarico del calcestruzzo dal mezzo di trasporto nelle casseforme si effettua applicando tutti gli accorgimenti
 da evitare la segregazione.

L'altezza di caduta libera del calcestruzzo fresco, indipendentemente dal sistema di movimentazione e getto, non deve
 eccedere i 50 centimetri; si utilizzerà un tubo di getto che si accosti al punto di posa o, meglio ancora, si inserisca nello
 VWUDWR IUHVFR JLj SRVDWR H FRQVHQWD DO FDOFHVWUX]]R GL ULIOXL
 Per la compattazione del getto verranno adoperati vibratori a parete o ad immersione. Nel caso si adoperi il sistema
 vibrazione ad immersione
 V L R Q H O ¶ D J R Y L E U D Q W H G H Y H H V V H U H L Q W U R G R W W R Y H U W
 ogni 50 cm circa; la durata della vibrazione verrà protratta nel tempo in funzione della classe di consistenza del calcestruzzo
 (tabella 5.1).

Classi di consistenza	7 H P S R P L Q L P R G L L P P H U V L R Q H (S) H
S1	25 - 30
S2	20 - 25
S3	15 - 20
S4	10 - 15
S5	5 - 10
F6	0 - 5
SCC	Non necessita compattazione (salvo indicazioni specifiche D.L.)

Tabella 5.1± Relazione tra classe di consistenza e tempo di vibrazione del conglomerato

1 H O F D V R V L D Q R S U H Y L V W H U L S U H V H G L J H W W R V D U j R E E O L J R G H O O ¶
 scarifica con martello, dello strato corticale di calcestruzzo già parzialmente troncato. Tale superficie, che dovrà possedere
 elevata rugosità (asperità di circa 5 mm) verrà opportunamente pulita e bagnata per circa due ore prima del getto del nuovo
 strato di calcestruzzo.

Qualora alla struttura sia richiesta la tenuta idraulica, l'uso di
 D O V X S H U I L F L H V F D U L I L F D W D Y H U W R S Q I R Q
 P D W H U L D O H E H Q W R Q L W L F R - V O U R S H V S D U Q Q R R S S R R M X Q D E B Q W H I L V V D V
 interagire con le armature.

I distanziatori utilizzati per garantire i copriferri ed eventualmente le reciproche distanze tra le barre di armatura, dovranno
 essere in plastica o a base di malta cementizia di forma e geometria tali da minimizzare la superficie di contatto con il calcestruzzo
 È obbligo della D.L. verificare la corretta esecuzione delle operazioni sopra riportate.

6.4.1 Tolleranze esecutive

Nelle opere finite gli scostamenti ammissibili (tolleranze) rispetto alle dimensioni e/o quote dei progetti sono riportate di seguito per i vari elementi strutturali:

Fondazioni: plinti, platee, solettoni ecc.:

- posizionamento rispetto alle coordinate di progetto $S = \pm 3.0 \text{ cm}$
- dimensioni in pianta : $S = - 3.0 \text{ cm o } + 5.0 \text{ cm}$
- dimensioni in altezza (superiore) $S = - 0.5 \text{ cm o } + 3.0 \text{ cm}$
- quota altimetrica estradosso $S = - 0.5 \text{ cm o } + 2.0 \text{ cm}$

Strutture in elevazione: pile, spalle, muri ecc.:

- posizionamento rispetto alle coordinate agli allineamenti di progetto: $S = \pm 2.0 \text{ cm}$
dimensione in pianta (anche per pila piena) $S = - 0.5 \text{ cm o } + 2.0 \text{ cm}$
- spessore muri, pareti, pile cave o spall $S = - 0.5 \text{ cm o } + 2.0 \text{ cm}$
quota altimetrica sommità: $S = \pm 1.5 \text{ cm}$
- verticalità per $H \leq 600 \text{ cm}$ $S = \pm 2.0 \text{ cm}$
- verticalità per $H > 600 \text{ cm}$ $S = \pm H/12$

Solette e solettoni per impalcati, solai in genere:

- spessore: $S = - 0.5 \text{ cm o } + 1.0 \text{ cm}$
- quota altimetrica estradosso $S = \pm 1.0 \text{ cm}$

Vani, cassette, inserterie:

- posizionamento e dimensione vani e cassette $S = \pm 1.5 \text{ cm}$
- posizionamenti inserti (piastre boccole): $S = \pm 1.0 \text{ cm}$
- In ogni caso gli scostamenti dimensionali negativi non devono ridurre i copriferri minimi prescritti dal progetto.

6.4.2 Casseforme

Per tali opere provvisorie l'appaltatore comunicherà preventivamente alla direzione dei lavori il sistema e le modalità esecutive che intende adottare, ferma restando l'esclusiva responsabilità dell'appaltatore stesso per quanto riguarda la progettazione, l'esecuzione di tali opere provvisorie e la loro rispondenza a tutte le norme di legge ed ai criteri di sicurezza che comunque possono riguardarle. Il sistema prescelto dovrà comunque essere atto a consentire la realizzazione delle opere in conformità alle disposizioni contenute nel progetto esecutivo.

Nella progettazione e nella esecuzione delle armature di sostegno delle centinature e delle attrezzature di costruzione l'appaltatore è tenuto a rispettare le norme, le prescrizioni ed i vincoli che eventualmente venissero imposti dall'Ente persone responsabili riguardo alla zona interessata ed in particolare:

- per l'ingombro degli alvei dei corsi d'acqua;
- per le sagome da lasciare libere nei sovrappassi o sottopassi di strade, autostrade, ferrovie, tranvie, ecc.;
- per le interferenze con servizi di soprassuolo o di sottosuolo.

Tutte le attrezzature dovranno essere dotate degli opportuni accorgimenti affinché, in ogni punto della struttura, la rimozione dei sostegni sia regolare ed uniforme.

6.4.2.1 Caratteristiche delle casseforme

Per quanto riguarda le casseforme viene prescritto l'uso di casseforme metalliche o di materiali fibrocompressi o compensati in ogni caso esse dovranno avere dimensioni e spessori sufficienti ad essere opportunamente irrigidite o controventate per assicurare l'ottima riuscita delle superfici dei getti e delle opere e la loro perfetta rispondenza ai disegni di progetto.

Nel caso di eventuale utilizzo di casseforme in legno, si dovrà curare che le stesse siano eseguite con tavole a bordi paralleli ben accollate, in modo che non abbiano a presentarsi, dopo il disarmo, sbavature o disuguaglianze sulle facce in vista del getto. In ogni caso l'appaltatore avrà cura di trattare le casseforme, prima del getto, con idonei prodotti disarmanti conformi alla norma UNI8866. Le parti componenti i casseri debbono essere a perfetto contatto e sigillate con idoneo materiale per evitare la fuoriuscita di boiaccia cementizia.

Nel caso di cassetteria a perdere, inglobata nell'opera, occorre verificare la sua funzionalità, se è portante, e che non sia dannosa, se è elemento accessorio.

6.4.2.2 Pulizia e trattamento

Quando si farà uso di prodotti disarmanti disposti in strati omogenei continui, su tutte le casseforme di una stessa opera dovrà essere usato lo stesso prodotto. Nel caso di utilizzo di casseforme impermeabili per ridurre il numero delle bolle d'aria sulla superficie del getto si dovrà fare uso di disarmante con agente tensioattivo in quantità controllata e la vibrazione dovrà essere contemporanea al getto.

6.4.2.3 Predisposizione di fori, tracce e cavità

L'appaltatore avrà l'obbligo di predisporre in corso di esecuzione quanto è previsto nei disegni costruttivi per ciò che concerne fori, tracce, cavità, incassature, etc. per la posa in opera di apparecchi accessori quali giunti, appoggi, smorzatori sismici.

pluviali, passi d'uomo, passerelle d'ispezione, sedi di tubi e di cavi, opere interruttive, sicurvia, parapetti, mensole segnalazioni, parti d'impianti, etc.

6.4.2.4 Disarmo

Si potrà procedere alla rimozione delle casseforme dai getti quando saranno raggiunte le prescritte resistenze. In assenza GL VSHFLILFL DFFHUWDPHQWL O¶DSSDOWDWRUH GRYUj DWWHQHVL D (DM 14/01/2008).

Le eventuali irregolarità o sbavature, qualora ritenute tollerabili, dovranno essere asportate mediante scarifica meccanica o manuale ed i punti difettosi dovranno essere ripresi accuratamente con malta cementizia a ritiro compensato immediatamente dopo il disarmo, previa bagnatura a rifiuto delle superfici interessate.

Eventuali elementi metallici, quali chiodi o reggette che dovessero sporgere dai getti, dovranno essere tagliati almeno 0.5 cm sotto la superficie finita e gli incavi risultanti verranno accuratamente sigillati con malta fine di cemento.

6.4.2.5 Getti faccia a vista

, FDVVHUL GHYRQR HVVHUH SXOLWL H SULYL GL HOHPHQWL FKH SRV conglomerato cementizio indurito.

Apposite matrici potranno essere adottate se prescritte in progetto per l'ottenimento di superfici a faccia vista con motivi o disegni in rilievo.

I disarmanti non dovranno assolutamente macchiare la superficie in vista del conglomerato cementizio.

4XDORUD VL UHDOL]]LQR FRQJORPHUDWL FHPHQWL] LsaFasoburatawApreveFRQ preliminari atte a dimostrare che il prodotto usato non alteri il colore.

Le riprese di getto saranno delle linee rette e, qualora richiesto dalla DD.LL., saranno marcate con gole o risaltati di profondità di spessore di 2 cm., che all'occorrenza verranno opportunamente sigillati.

6.4.3 Stagionatura

Il calcestruzzo, al termine della messa in opera e successiva compattazione, deve essere stagionato e protetto dalla rapida perdita di umidità (fenomeno particolarmente intenso in caso di elevate temperature ambientali e forte ventilazione). Per consentire una corretta stagionatura è necessario mantenere costantemente umida la struttura realizzata; l'appaltatore è responsabile della corretta esecuzione della stagionatura che potrà essere condotta mediante:

- x la permanenza entro casseri del conglomerato;
- x O¶DSSOLFJLRQH VXOOH VXSHUILFL OLEHUH GL VSHFLILFL ILOP G stagionanti (agenti di curing);
- x O¶LUURUD]LRQH FRQWLQXD GHO JHWWR FRQ DFTXD QHEXOL]]DWD
- x la copertura delle superfici del getto con fogli di polietilene, sacchi di iuta o tessuto non tessuto mantenuto umido in PRGR FKH VL HYLWL OD SHH;GLWD GHOO¶DFTXD GL LGUDWD]LR
- x la creazione attorno al getto, con fogli di polietilene od altro, di un ambiente mantenuto saturo di umidità;
- x la creazione, nel caso di solette e getti a sviluppo orizzontale, di un cordolo perimetrale (in sabbia od altro materiale rimovibile) che permetta H WWD GL PDQWHQH UD OD VXSHUILFLH ULFRSHUD GD X

I prodotti filmogeni di protezione non possono essere applicati lungo i giunti di costruzione, sulle riprese di getto o sulle superfici che devono essere trattate con altri materiali.

Al fine di assicurare alla struttura un corretto sistema di stagionatura in funzione delle condizioni ambientali, dell'ageomet GHOO¶HOHPHQWR H GHL WHPSL GL VFDVVHUDWXUD SUHYLVWL O DSSI veri ILFKH GL FDQWLHUH FKH DVVLFXULQR O¶HIILFDFLD GHOOH PLVXUH GL Sarà obbligatorio procedere alla maturazione dei getti per almeno 7 giorni consecutivi. Qualora dovessero insorgere esigenze particolari per sospendere la maturazione essa dovrà essere espressamente autorizzata dalla direzione dei lavori.

1HO FDVR GL VXSHUILFL RUL]]RQWDOL QRQ FDVVHUDWH SDYLPHQWD]LR bagnatura continua con acqua non appena il conglomerato avrà la fase di presa. Le superfici verranno mantenute costantemente umide per almeno 7 giorni.

3HU L JHWWL FRQILQDWLHQWUR FDVVHIRUPH O¶RSHUD]LRQH GL SDDJQDV avverrà prima di 7 giorni.

Per calcestruzzi con classe di resistenza a compressione maggiore o uguale di C40/50 la maturazione deve essere curata in modo particolare.

&RQWUROOL LQ FRUVR G¶RSHUD

/D GLUH]LRQH GHL ODYRUL KD O¶REEOLJR Opera per la verifica della conformità delle caratteristiche del conglomerato messo in opera e quello stabilito dal progetto e garantito in sede di valutazione preliminare. Il controllo di accettazione va eseguito su miscele omogenee di conglomerato e in un quantitativo di conglomerato accettato, può essere condotto mediante (Norme Tecniche cap.11):

- x controllo di tipo A;
- x controllo di tipo B (obbligatorio nelle costruzioni con più di 1500 m³ di miscela omogenea);

Il prelievo del conglomerato per i com UROOL GL DFFHWWD]LRQH VL GHYH HVVHXLUH D³E almeno 0.3 mc di conglomerato), conducendo tutte le operazioni in conformità con le prescrizioni indicate nelle Norme Tecniche per le costruzioni (§ 11.2.4 PRELIEVO CAMPIONI) e nella norma UNEN 206-1.

Il prelievo di calcestruzzo dovrà essere eseguito alla presenza della direzione dei lavori o di un suo incaricato.

In particolare i campioni di calcestruzzo devono essere preparati con casseforme rispondenti alla UNI EN 12390, confezionati secondo le indicazioni riportate nella norma UNI EN 12390 provati presso un laboratorio Ufficiale secondo la UNI EN 123903.

Le casseforme devono essere realizzate con materiali rigidi al fine di prevenire deformazione le operazioni di preparazione dei provini, devono essere a tenuta stagna e non assorbenti.

La geometria delle casseforme deve essere cubica di lato pari a 150 mm o cilindrica con diametro d pari a 150 mm ed altezza h 300 mm.

Il prelievo del calcestruzzo deve essere effettuato non prima di aver scaricato 0.3 mc di calcestruzzo e preferibilmente a metà.

GHOOR VFDULFR GHOD EHWRLHUD , O FRQJORPHUDWR VDUj mda2VDWR volte superiore TXHOOR QHFHVVDULR DO FRQIHJLRQDPHQWR GHL SURYLQL , O una sassola.

È obbligatorio inumidire tutti gli attrezzi necessari al campionamento (carriola, sessola) prima di utilizzarli, in modo tale non modificare il contenuto di acqua del campione di materiale prelevato.

Prima del riempimento con il conglomerato, le casseforme andranno pulite e trattate con un liquido disarmante.

3HU OD FRPSDWWDJLRQH GHOFDOFHVWUj dei seguenti mezzi HFDVVHIRUPH q

- x pestello di compattazione metallico a sezione circolare e con le estremità arrotondate, con diametro di circa 16 mm lunghezza di circa 600 mm;
- x barra dritta metallica a sezione quadrata, con lato di circa 25 mm e lunghezza 380 mm;
- x vibratore interno con frequenza minima di 120 Hz e diametro non superiore ad ¼ della più piccola dimensione del provino;
- x tavola vibrante con frequenza minima pari a 40 Hz;

Il riempimento della cassaforma deve avvenire per strati successivi di 5 cm, ciascuno dei quali accuratamente compattati senza produrre segregazioni o comparsa di acqua sulla superficie.

Nel caso di compattazione manuale, ciascuno strato verrà assestato fino alla massima costipazione, avendo cura di martellare anche le superficie esterne del cassero.

1HO FDVR VL LPSLHJKL LO YLEUDWRUH LQWHUQR OJDR QRQ GRUj WR La superficie orizzontale del provino verrà spianata con un movimento a sega, procedendo dal centro verso i bordi esterni.

6X WDOH VXSHUILFLH YHUj DSSOLFDWD DQHQJDQGRD QHO FDOFHVW ULSRUWDWD OJLGHQWLILFDJLRQH GHOFDPSLRQH FRQ Lequale si provvederà LQG del confezionamento dei provini.

/JHVHFXJLRQH GHOSUOLHYR GHYH HVVHUH DFFRPSDJQDWD GDOOD VW

1. Identificazione del campione:

- tipo di calcestruzzo;
- numero di provini effettuati;
- codice del prelievo;
- metodo di compattazione adottato;
- numero del documento di trasporto;
- ubicazione del getto per il puntuale riferimento del calcestruzzo messo in opera (es. muro di sostegno, VRODLR GL FRSHUWXUD «

2. Identificazione del cantiere GHOOJ , PSUHVD DSSDOWDWULFH

3. Data e ora di confezionamento dei provini;

4. La firma della D.L. In caso di opere particolari, soggette a sorveglianza da parte di Enti ministeriali (es. Dighe), il

YHUEDOH GL SUOLHYR GRUj UL Sincato della Sorveglianza Cantieri PD GHOOJ

Al termine del prelievo, i provini verranno posizionati al di sopra di una superficie orizzontale piana in una posizione non soggetta ad urti e vibrazioni.

, O FDOFHVWUXJJR FDP SLRQD Modelle casseforme per l'uso di fibre di vetro o di carbonio (es. provini).

In questo caso sarà opportuno coprire i provini con sistemi isolanti o materiali umidi (es. sacchi di juta, tessuto non tessuto).

Trascorso questo tempo i provini dovranno essere consegnati presso il Laboratorio incaricato di effettuare le prove di schiacciamento dove, una volta rimossi dalle casseforme, devono essere conservati in acqua alla temperatura costante di 20 °C oppure in ambiente termostato posto alla temperatura di 20 °C ed umidità relativa superiore al 95%.

1HO FDVR LQ FXL L SURYLQL YHQJDQR FRQVHUJDWL LPPHUVL QHOJDF FRQVHQWLWR OJLPSLHJR GL UHWL HOHWWUj VLDQBDWFR SMDWDURHFRO FR /J , PSUHVD DSSDOWDWULFH VDUj UHVSQVDELOH GHOOH RSHUDJLRQL GL LQFDQWLHUH SULPD GHOOJLQYLR DO /DERUDWRULRQRMUHLFOJ , RSGUH V

sarà responsabile del trasporto e della consegna dei provini di calcestruzzo al Laboratorio Ufficiale unitamente ad una lettera ufficiale di richiesta prove firmata dalla Direzione Lavori.

Qualora per esigenze legate allogistica di cantiere o ad una rapida messa in servizio di una struttura o di porzioni di essa si rende necessario prescrivere un valore della resistenza caratteristica a tempi inferiori ai canonici 28 giorni o a temperature diverse dai 20 °C i controlli di accettazione verranno effettuati con le stesse modalità sopra descritte fatta eccezione per le

PRGDOLWj GL FRQVHUJDJLRQH GHL SURYLQL FKH YHUUDQQR PDQMHQXW è stato richiesto un valore della resistenza caratteristica a tempi e temperature inferiori a quelle canoniche. Resta inteso che in

TXHVWH VLWXDJLRQL ULPDQH VHPSUH O¶REEOLJR GL FRQIHJLRQDURH H V
valutare la rispondenza del valore caratteristico a quello prescritto in progetto.

I certificati emessi dal Laboratorio dovranno contenere tutte le informazioni richieste al punto 11.2.5.3 delle Norme Tecniche per le Costruzioni del 14/01/2008.

6.4.5 Controlli supplementari della resistenza a compressione

6.4.5.1 Carotaggi

Quando un controllo di accettazione dovesse risultare non soddisfatto e ogniqualvolta la D.L. lo ritiene opportuno, la stessa predisporrà un controllo della resistenza del calcestruzzo in opera da valutare su carote estratte dalla struttura da indagare.

Le carote verranno estratte in modo da rispettare il vincolo sulla geometria di $(h/D) = 1$ o $= 2$ e non in un intervallo inferiore in conformità con la norma prEN 13791.

6.4.5.2 Zona di prelievo

Le carote verranno eseguite in corrispondenza del manufatto in cui è stato posto in opera il conglomerato non rispondente ai controlli di accettazione o laddove la D.L. ritiene che ci sia un problema di scadente o inefficace compattazione e maturazione dei getti.

Dovranno essere rispettati i seguenti vincoli per il prelievo delle carote:

- x non in prossimità degli spigoli;
- x]RQH D EDVVD GHQVLWj G¶DUPDWXUD SULPD GL HVHJXLUH L FDU armature mediante apposite metodologie G¶LQGDJLQH QRQ GLVWUXWWLYH
- x evitare le parti sommitali dei getti;
- x evitare i nodi strutturali;
- x attendere un periodo di tempo, variabile in funzione delle temperature ambientali, tale da poter conseguire per il calcestruzzo in opera un grado di maturazione paragonabile a quello di un calcestruzzo maturato per 28 giorni alla temperatura di 20 °C.

6.4.6 Prove di carico

/¶DSSDOWDWRUH GRYUj IRUQLUH RJQL VXSSRUWR XWLOH DOO¶HVHFXJLFH indicazioni fornitegli dal Direttore Lavori e dal Collaudatore. Allo scopo a suo carico e spese egli dovrà predisporre quanto QHFHVVDULR QHO ULVSHWWR GHOOH QRUPH FKH DWWHQJRQR OD¶VLFXU tenuto ad accettare sia i risultati delle operazioni di collaudo sia le eventuali azioni ed interventi per sanare situazioni ritenute insoddisfacenti dalla direzione dei lavori, dal Collaudatore o dal progettista.

6.5 Manufatti prefabbricati

6.5.1 Generalità

I manufatti prefabbricati considerati nel presente paragrafo sono i manufatti in conglomerato normale o precompresso, misti in laterizio e cemento armato considerati al punto 11.8 Componenti prefabbricati in c.a. e c.a.p. ed in carpenteria metallica attraverso il punto 11.3.4.11.2.3 Officine per la produzione di carpenterie metalliche del D.M. 14.01.2008 Nuove norme tecniche per le costruzioni.

La costruzione ed il controllo di qualità dei manufatti prefabbricati dovranno essere conformi alle prescrizioni contenute nel punto 11.8 Componenti prefabbricati in c.a. e c.a.p. e nel il punto 11.3.4.11.2.3 Officine per la produzione di carpenterie metalliche del D.M. 14.01.2008 Nuove norme tecniche per le costruzioni.

QHOOH L,VWUXJLRQL & 1 5 HWWR,VWUXJLRQL & 1 5 HOLGURJWUROOR LQG XVWULDOLJJDWL´ SHU TXDQWR QRQ LQ FRQWUDVWR FRQ LO ´ 0 V

Ove già non previsti sui disegni di progetto, l'impiego di elementi totalmente o parzialmente prefabbricati è subordinato alla preventiva autorizzazione della direzione lavori, che potrà prescrivere prove sperimentali atte a prevedere il comportamento della struttura realizzata con tali elementi, con particolare riguardo alla durata nel tempo ed alla efficacia dei legamenti, tenendo conto dei fenomeni di ritiro e di viscosità e degli effetti dei carichi alternativi o ripetuti.

6.5.2 Qualificazione degli impianti di prefabbricazione

Gli impianti di prefabbricazione, siano essi in stabilimento che a piè di opera, dovranno essere certificati ai sensi della norma ISO 9001:2000 ed ottemperare alle procedure di qualificazione previste al punto 11.8.4 del D.M. 14.01.2008; tale qualifica dovrà essere sottoposta, per controllo ed approvazione, alla direzione lavori prima di iniziare la produzione.

Tale controllo consisterà nella verifica sull'idoneità di:

attrezzature da usare nella prefabbricazione quali: impianti di betonaggio, casseforme, piani vibranti, aree di produzione opportunamente coperte e di stoccaggio, aree di protezione e trasporto ecc;

modalità esecutive quali: tempi e modi di produzione, metodi di vibrazione, metodi di stagionatura, etc.

il laboratorio interno per le prove sui materiali;

le attrezzature per il controllo dei cicli termici durante la stagionatura;

le materie prime utilizzate nel ciclo produttivo.

6.5.3 Modalità esecutive

In aggiunta alle prescrizioni indicate al punto 6.4, valgono anche quelle dei seguenti paragrafi.

6.5.3.1 Controllo sulle casseforme

Le casseforme dovranno rispondere alle seguenti tolleranze dimensionali (S = scarto ammissibile):

lunghezza: $S = L/1000$ (minimo ≥ 20 mm)

sezione (altezza, larghezza, ali): $S = L/200$ (minimo $r \geq 4$ mm)

spessore anima: $S = s/200$ (minimo $a \geq 2$ mm)

6.5.3.2 Posizionamento armature

Si prescrive:

Armature in prossimità delle superfici (con il segno + si indica una maggiore distanza dalle superfici):

- 0.0 cm ÷ + 0.5 cm

Armature interne cui è affidata la resistenza strutturale:

il maggiore tra $S = + 0.25$ cm e $S = + h/100$

essendo h lo spessore in cm del calcestruzzo nella direzione dove lo scarto dell'armatura riduce la resistenza strutturale

Armature interne costruttive

il maggiore tra $S = + 1.0$ cm e $S = + h/50$

Lo scarto S deve in ogni caso essere inferiore a + 3 cm nel caso di armature ordinarie e 0.5 cm per quelle da precompressione, fermo restando quanto detto per le armature di superficie dove S è lo scarto tra la posizione teorica progetto e la posizione in opera.

6.5.3.3 Scassero

Prima di procedere allo scassero dei manufatti si dovrà verificare, per mezzo di prove preliminari, che il calcestruzzo abbia raggiunto la resistenza richiesta per questa operazione. Per eventuali azioni si dovrà tenere conto dell'attrito della cassaforma delle azioni dinamiche, della posizione dei punti di sollevamento, etc. In mancanza di determinazioni più precise si assumerà che gli sforzi massimi siano dovuti al peso proprio maggiorato del 30%.

Tale condizione vale anche per la verifica delle condizioni di sollecitazione all'intorno del punto di sollevamento e per l'eventuale armatura di frettaggio.

6.5.3.4 Identificazione e stoccaggio dei manufatti

Si dovrà rispettare la posizione dei punti di appoggio come da progetto, per non indurre o favorire deformazioni lente e/o una variazione dimensionale tale da pregiudicare il montaggio stesso e/o un rilassamento dei cavi di precompressione non ammissibile.

Dovranno essere utilizzati appoggi che riducano al minimo le tensioni interne per dilatazione o ritiro. Dovranno essere indicati il tempo minimo le tensioni interne per dilatazione o ritiro. Dovranno essere indicati il tempo minimo e massimo di stoccaggio. Ciascun elemento dovrà essere contrassegnato almeno come prescritto al punto 11.8.3.4 del D.M. 14.01.2008 salvo i maggiori dati richiesti per manufatti in cemento armato precompresso.

6.5.4 Trasporto

Modalità e tempi del trasporto del manufatto dovranno essere tali da evitare danneggiamenti allo stesso. Per il calcolo delle sollecitazioni, ove non più precisamente determinato si assumerà una azione propria maggiorato del 30% per trasporto su strada e del 10% per trasporto in area di cantiere.

Si dovranno tenere nel dovuto conto, nel caso del trasporto su strada, delle azioni indotte dalla frenatura e dalla azione centrifuga.

Nel caso di trasporto su parti di opera in costruzione dovrà essere accuratamente predeterminata la fascia di transito e le azioni volte ad impedire la fuoriuscita da tale fascia.

6.5.5 Montaggio

Le operazioni di posizionamento e montaggio devono essere dettagliatamente descritte nel piano di montaggio e varo, che dovrà anche specificare le tolleranze ammesse nel posizionamento, ove già non previste in fase progettuale.

Nel caso di travi prefabbricate di lunghezza L , salvo più restrittive specifiche progettuali, dovranno essere rispettati i seguenti limiti (s = scarto ammissibile)

posizionamento appoggi nel senso longitudinale:

$s = r L/2000$ con un massimo di 1 cm

posizionamento appoggi nel senso trasversale $s \leq r$ 1 cm

posizionamento altimetrico appoggi:

assoluto: $s \leq r$ 0,5 cm

relativo tra appoggi di una stessa travata su una pila $s \leq r$ 2.5 mm

parallelismo piani di appoggio travi pulvino

$s \leq r$ 0,003 rad

Qualora le travi vengano poste su appoggi provvisori per essere trasferite su quelli definitivi dopo aver effettuato i collegamenti trasversali, andranno valutate le sollecitazioni dovute alle tolleranze di posizionamento precedentemente indicate.

6.5.6 Controlli dimensionali e strutturali dei manufatti

Questi controlli vanno eseguiti sul luogo di produzione degli elementi prefabbricati prima delle operazioni di montaggio e sono indipendenti dalle operazioni di collaudo da effettuarsi sull'impalcato finito.

L'elenco dettagliato dei controlli andrà specificato nel P.C.Q. Dovranno comunque essere effettuati i seguenti controlli: la misura delle deformate all'atto della precompressione di tutti gli elementi prodotti. Il P.C.Q. dovrà specificare quali sono grandezze da rilevare: ad esempio, nel caso di travi precomprese, andranno misurate sia l'accorciamento assiale che le controfrecce in un numero significativo di punti. Per un elemento ogni 5 questa misura andrà ripetuta dopo 3 giorni dalla tesatura e poi settimanalmente per tutta la fase di stoccaggio del pezzo;

il controllo dimensionale rigoroso di un elemento ogni dieci (10) lotti;
I controlli dimensionali sono da intendersi positivi, salvo limitazioni più restrittive previste in progetto, quando vengono rispettate le seguenti tolleranze (S = scarto ammissibile):

lunghezza delle travi: $S \leq L/1000$ con un massimo di 2 cm

dimensioni globali della sezione (altezza, larghezza delle ali etc.):

$S = L/200$ con un massimo di 4 mm

spessore delle anime: $S \leq t/100$ con un massimo di 3 mm

la prova di carico in fase elastica si condurrà assoggettando il pezzo a n. 3 cicli di carico e modalità di applicazione deve essere prevista nel P.C.Q. in modo da avere deformazioni significative, compatibilmente con le dimensioni del pezzo da provare. Questa prova andrà condotta sui tre primi pezzi prodotti per poter eventualmente intervenire immediatamente sulla produzione.

6.5.7 Controlli e documentazione

Devono essere osservate tutte le prescrizioni del D.M. 14.01.2008 Punto 11.8.5 circa controlli, prove e relativa documentazione. I dati di cui al punto a, b, c, unitamente al nome del Produttore, dovranno essere riportati, sulle travi, con vernice indelebile e targhe metalliche, in un punto visibile dalla zona di ispezione del pulvino.

, Q R J Q L F D V R S H U W X W W H O H W U D Y L R D O W U L P D Q X I D W W L Q H S S E V W D W U D V F U L W W L Q B B J E S H Q L V W U R H G X H S Q W L G D W L

- sigla o contrassegno del manufatto riferita al disegno di monitoraggio;
- peso del manufatto;
- data e ora di fine getto;
- data e ora di rilascio di trecce/trefoli (per strutture tese) o di tesatura dei cavi o barre (per strutture post-tense);
- tensione di tesatura delle armature di precompressione;
- per i manufatti pretesi allungamento a campione sul 30% di trecce/trefoli diritti e su tutti quelli eventualmente deviati;
- per i manufatti postesi allungamento parziale e totale di cavo o barra;
- controfascia dei materiali impiegati;
- caratteristiche dei materiali impiegati.

, O S U H V H Q W H S H J L V W U R G L S U R G X J L R Q H V L L Q W H Q G H L Q W H J U D W L Y R

11.8.3.1 del D.M. 14.01.2008.

I dati di cui al punto a, b, c, unitamente al nome del Produttore, dovranno essere riportati, sulle travi, con vernice indelebile e targhe metalliche, in un punto visibile dalla zona di ispezione del pulvino.

6.6 Opere e manufatti in c.a.p.

Per i manufatti in cemento armato precompresso, valgono tutte le prescrizioni definite per opere in calcestruzzo gettato in opera 6.4 o prefabbricato 6.5, a seconda del manufatto considerato.

\$ T X H V W H V L D J J L X Q J R Q R O H V H J X H Q W L G L V S O N E L P I R E Q D N I U M A L D E I C A D Q W L C

6.6.1 Armature di precompressione

2 Y H D S S O L F D E L O L W X W W H O H S U H W U M D L R Q H O T E M P D W X Q B S R D W I D U P D

6.6.1.1 Caratteristiche

/ I D F F L D L R G D S U H F R P S U H V V L R Q H F R P S U H Q G H

Fili, trecce, trefoli;

Barre laminate lisce o nervate;

Ancoraggi, apparecchi di giunzione ed accessori vari.

Oltre alle prescrizioni riportate nel punto 6.1.7 per le armature da cemento armato normale, dovranno essere osservate prescrizioni del punto 11.3.3.5 Procedure controllo per acciai da cemento armato precompresso del D.M. 14.01.2008.

6.6.1.2 Prescrizioni generali

L'Appaltatore dovrà attenersi rigorosamente alle prescrizioni contenute nei calcoli statici e nei disegni esecutivi per tutte disposizioni costruttive, ed in particolare per quanto riguarda:

il tipo, il tracciato, la sezione dei singoli cavi;

L O S R V L J L R Q D P H Q W R G H O O I D U P D W X U D F R Q O H W R O O H U D Q J H L Q G L I

i dispositivi speciali, come ancoraggi fissi, mobili, intermedi, manicotti di ripresa disposizione e posizionamento di tubi di sfiato per le guaine, ecc.;

le fasi di applicazione della precompressione;

la messa in tensione da uno o da entrambi gli estremi;

le eventuali operazioni di ritatura delle tensioni.

Per quanto riguarda le fasi di applicazione della precompressione, un piano dettagliato dovrà essere definito in progetto e inviato per informazione alla Direzione Lavori.

6.6.1.3 Tolleranze nel posizionamento delle armature

Le tolleranze nel posizionamento delle armature da precompressione sono riportate di seguito; chiamando S lo scarto tra la posizione teorica di progetto e quella effettiva in opera, sono ammessi questi valori:

cavi e/o barre: $S = r \pm 1.0$ cm

trefoli: $S = r \pm 0.5$ cm

Le tolleranze per armature normali sono riportate al punto 6.5.3.2.

Oltre a quanto prescritto dalle vigenti norme di legge si precisa che, nella posa in opera delle armature di precompressione l'Appaltatore dovrà assicurarne l'esatto posizionamento mediante l'impiego di adeguati supporti.

6.6.1.4 Tesatura dei cavi

L'Appaltatore, durante le operazioni di tesatura dovrà registrare, su appositi moduli da consegnare in copia alla Direzione Lavori, i tassi di precompressione e gli allungamenti totali o parziali di ogni cavo della struttura.

6.6.1.5 Prescrizioni particolari

Le prescrizioni evidenziate di seguito dovranno essere osservate in presenza di correnti vaganti.

Nelle strutture ad armatura pretesa tutte le armature di precompressione dovranno essere aderenti su tutta la loro lunghezza al conglomerato cementizio.

Al fine di preservare le armature metalliche delle strutture in cemento armato precompresso dall'azione corrosiva delle correnti vaganti, l'Appaltatore è tenuto a collegare tutti i ferri delle armature di precompressione tra loro nelle testate delle strutture mediante un conduttore di acciaio da collegare con un terminale da realizzare con un tondo di ferro dolce del diametro di 20 mm e sporgente dalla struttura per una lunghezza non inferiore a 20 cm.

3 R L F K p W D O H F R Q G X W W U R I t i n a z i o n e d e l l' o p e r a d o p o l' a t t i v a z i o n e d e l l' e s e c u z i o n e, al rilevamento delle correnti vaganti e eventualmente poi alla messa a terra delle strutture o alla loro protezione catodica, lo stesso dovrà già previsto, nella fase di progettazione, ispezione accessibile ad opera ultimata. Tutti i collegamenti, di cui sopra, dovranno, preferibilmente, essere ottenuti mediante saldatura.

Qualora tale procedimento non fosse possibile, per motivi di sicurezza inerenti all'integrità delle armature di precompressione, si potranno effettuare i collegamenti stessi con altro sistema, che assicuri un sufficiente grado di conduttività anche dopo molti anni.

Nel caso di strutture in c.a.p. ad armature pretese e per le quali risultasse di difficile esecuzione il collegamento delle estremità delle armature stesse con un conduttore, si potrà provvedere all'isolamento elettrico dell'impalcato, mediante verniciatura delle superfici di testata con opportune resine sintetiche e dielettriche.

Comunque anche per i cavi pretesi si prevederà il collegamento elettrico dei trefoli in testata con le modalità previste dal S U H V H Q W H & D S L W R O D W R O L P L W D W D P H Q W H D O O ¶ G H O O H W U D Y L G L F L

6.6.2 Iniezioni nelle guaine dei cavi di precompressione

Nelle strutture in cemento armato precompresso con cavi scorrevoli, allo scopo di assicurare l'aderenza e soprattutto proteggere i cavi dalla corrosione, è necessario che le guaine vengano iniettate con pasta di cemento fluida, impermeabile e con adeguata resistenza meccanica come nel seguito specificato.

Tale pasta, ottenuta da una miscela di cemento, additivi ed acqua, non dovrà contenere cloruri, polvere di alluminio, coke o altri agenti che provocano espansione mediante formazione di gas aggressivi.

Le prescrizioni di seguito riportate si intendono integrative a quanto prescritto dalle vigenti Norme di Legge.

6.6.2.1 Caratteristiche della miscela fluida

Per l'impasto, è richiesto l'impiego di acqua con caratteristiche di cui al § 1.5.

Il rapporto a/c della miscela, da determinare sperimentalmente per ogni tipo di cemento, sarà il minore possibile compatibilmente con la fluidità richiesta e comunque non dovrà superare 0.38.

La fluidità della pasta di cemento da iniettare dovrà essere misurata con il cono di Marsh.

L'apparecchio dovrà essere costruito in acciaio inossidabile ed avere forma e dimensioni come in figura, con ugello intercambiabile di diametro d variabile da mm 8 a mm 11.

La fluidità della malta sarà determinata misurando i tempi di scolo di 1000 cm³ di malta (essendo la capacità totale del cono di 2000 cm³, il tempo totale di scolo, va diviso per due). La fluidità della malta sarà ritenuta idonea quando il tempo di scolo di 1000 cm³ di malta sarà compreso tra 17 e 22 minuti secondi. La scelta del diametro dell'ugello dovrà essere fatta sulla base degli abachi in figura, rispettivamente per cavi a fili e a trefoli.

/ D I O X L G L W j G H O O D S D V W D G L F H P H Q W R G D L Q L H W W D U e r a l l' u s c i t a d i j o g h i V V H U guaina.

L'iniezione continuerà finché la fluidità della pasta cementizia in uscita non sarà uguale a quella della pasta cementizia in entrata (+/- 4 sec).

dove:

P = pressione dell'iniezione (g/cm²)

L = lunghezza della guaina (1cm)

$\pm_e =$ diametro equivalente in funzione della guaina (G), del diametro dei fili (F) e del loro numero (n.)@

L'essudazione non dovrà essere superiore al 2% del volume iniziale della miscela; inoltre l'acqua di essudazione dovrà essere completamente riassorbita nelle successive 24 ore.

Il controllo si esegue versando 1000 ml di miscela in un cilindro graduato avente diametro di 60 mm e altezza di 450 mm circa misurando l'acqua essudata sulla superficie della miscela, mantenuta in un ipsoSCOPE.

Il ritiro dovrà essere assente; l'espansione, misurata su una serie di provini prismatici aventi dimensioni standard, a maturazione, acqua, dovrà essere di almeno 400 micron/metro a due giorni.

SCHEDA 1

CALCESTRUZZO DESTINATO ALLA REALIZZAZIONE DI STRUTTURE SITUATE IN AREE A CLIMA RIGIDO E SOTTOPOSTE A TRATTAMENTI CON SALI DISGELANTI A BASE DI CLORURO

Voce di capitolato

Calcestruzzo a prestazione garantita, in accordo alla UNI EN 206 a clima rigido sottoposte a trattamento con sali disgelanti a base di cloruro in classe di esposizione XC4 + XF4 XD3 (UNI 11104), R_{ek} 45 N/mm², Classe di consistenza S4/S5 o slump di riferimento 230 ± 30 mm, aria inglobata $5 \pm 1\%$, CI 0.4, aggregati non gelivi F2 o MS25

AVVERTENZE

tesa ad accertare la eventuale presenza di solfati. Questa esigenza diventa soggetta quando si debbono fondare opere su terreni agricoli (o nelle vicinanze) in quanto la probabilità che i solfati siano presenti risulta elevata a causa

PRESCRIZIONI DI CLIMA RIGIDO E SOTTOPOSTE A TRATTAMENTI CON SALI DISGELANTI A BASE DI CLORURO

PRESCRIZIONI PER GLI INGREDIENTI UTILIZZATI PER IL CONFEZIONAMENTO DEL CONGLOMERATO

A1) Acqua di impasto conforme alla UNI-EN 1008

A2) Additivo superfluidificante conforme ai prospetti 3.1 e 3.2 o superfluidificante ritardante conforme ai prospetti 11.1 e 11.2 della norma UNI EN 9342

A3) Additivo ritardante (eventuale solo per getti in climi molto caldi) conforme al prospetto 2 della UNI EN 9342

A3.1) Additivo aerante conforme al prospetto 5 della norma UNI EN 9342

A4) Aggregati provvisti di marcatura CE conformi alle norme UNI 12620 e 8520. Assenza di minerali nocivi o potenzialmente reattivi agli alcali (UNI 9323 e UNI 8520/2) o in alternativa aggregati con espansioni su prismi di malta, valutate con la prova accelerata e/o con la prova a lungo termine in accordo alla metodologia prevista dall'UNI 8520-22, inferiori ai valori massimi riportati nel prospetto 6 della UNI 8520 parte 2. Aggregati non gelivi

A5) Cemento CEM III o CEM IV (in alternativa CEM II e cenere volante o fumo di silice in parte sostituzionale) conforme alla norma UNI EN 197-1

A6) Ceneri volanti e fumi di silice conformi rispettivamente alla norma UNI EN 1450 e UNI EN 13263 parte 1 e 2.

PRESCRIZIONI PER IL CALCESTRUZZO

B1) Calcestruzzo a prestazione garantita (UNI EN 206)

B2) Classi di esposizione ambientale XC4 + XF4 + XD3 in accordo alla seguente tabella:

B3) Rapporto a/c max: 0.45

B4) Classe di resistenza a compressione minima (25/45)

B5) Controllo di accettazione: tipo A (tipo B per volumi complessivi di calcestruzzo superiori a 1500 m³)

B6) Dosaggio minimo di cemento: 340 Kg/m³

B7) Aria inglobata: $5.0 \pm 1\%$

B8) Classe di contenuto di cloruri del calcestruzzo: CI 0.4

B9) Classe di consistenza al getto S5 o slump di riferimento 230 ± 30 mm

B10) Volume di acqua di bleeding (UNI 7122): $< 0.1\%$

PRESCRIZIONI PER LA STRUTTURA

C1) Copriferro minimo: 50 mm

C2) Acciaio B450C conforme al D.M. 14/01/2008

C3) Scassero oppure durata minima della maturazione umida da effettuarsi mediante ricoprimento della superficie non cassetta con geotessile bagnato ogni 24 ore (o con altro metodo di protezione equivalente): 7 giorni

C4) Acciaio B450C conforme al D.M. 14/01/2008

ART. 7 - COSTRUZIONI IN ACCIAI O

OPERE IN CARPENTERIA METALLICA

Generalità

Per le opere strutturali di carpenteria metallica si fa riferimento alla normativa richiamata nella parte generale del presente & 6 \$ HG LQ SDUWLFRODUH DO ' 0 ³ 1XRYH QRUPH WHFQ tiFKH S VXE 3XQWR HG DOOD FLUFRODUH Q f QR, VWHUWHLRQLF \$ HUS 0 DQ / ¶ \$ SSDOWDWRUH VDUj WHQXWR DOO RVVHUYDQ]D GHOOH 1RUPH 7HFQLF delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso, e per le strutture metalliche della legge 02/02/1974 num. 64 «Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche» (ove applicabile). 2EEOLJKL GHOO ¶ \$ SSDOWDWRUH 3ULPD GHOO DSSURYYLJLRQDPHQWR GHL PDWHULRQD Direzione Lavori, in copia, è riproducibile, i disegni costruttivi di officina delle strutture, nei quali, in conformità a quanto riportato negli elaborati dagli elaborati progettuali, dovranno essere completamente definiti tutti i dettagli di costruzione, ed in particolare:

- i diametri e la disposizione dei chiodi e dei bulloni, nonché dei fori relativi;
- le coppie di serraggio dei bulloni ad alta resistenza;
- le classi di qualità delle saldature;
- il progetto e le tecnologie di esecuzione delle saldature specificatamente le dimensioni dei cordoni, le caratteristiche dei procedimenti, le qualità degli elettrodi;
- gli schemi di montaggio e controfrecce di officina;
- la relazione di calcolo in cui devono essere indicate le modalità di montaggio dallo specificato il funzionamento statico della struttura nelle diverse fasi di montaggio.

L'Appaltatore dovrà, nel più breve tempo possibile, presentare alla Direzione Lavori, le distinte di tutti i materiali e dei componenti, vernici, occorrenti per la costruzione delle strutture metalliche principali, corredati delle copie degli ordini e delle relative conferme d'ordine da parte delle singole ferriere o stabilimenti produttori a cui sono stati commissionati detti materiali. Per quanto riguarda il computo metri le distinte si precisa, inoltre, che ciascuna voce dovrà riportare l'indicazione della qualità del materiale destinato alla formazione delle varie strutture costituenti la travata, le dimensioni, il numero dei pezzi, il peso, il numero del disegno progetto a cui si riferisce, nonché il numero di posizione e marca d'officina, risultante dai GLVHJQL GRIILFLQD FKH GRYUDQQR HVVHUH DOOHJDWL LQ GXSOLFH FFKH. Le richieste di collaudo dei materiali e pezzi approntati dovranno essere indirizzate, con un anticipo di almeno 15 (quindici) giorni, alla Direzione Lavori.

Per i materiali già approvvigionati nella propria officina, l'Appaltatore dovrà far pervenire al predetto indirizzo, la relativa relazione di collaudo.

Resta, altresì, inteso che l'eventuale errata ordinazione dei materiali alle ferriere o stabilimenti produttori non esonererà l'Appaltatore dalla responsabilità di collaudo presso l'officina dell'Appaltatore.

5 HVWD LQILQH WDVVDWLYDPHQWH LQWHVVR FKH OH HYHQWXDO LQWHVVR VVWLWH intendesse apportare rispetto alle indicazioni contenute nei disegni approvati dovranno essere esclusivamente e preventivamente richieste, indicandone i motivi, alla Direzione Lavori che, a suo insindacabile giudizio le potrà autorizzare o meno.

Nel caso che all'Appaltatore non riesca possibile l'approvvigionamento dei pezzi di laminazione, è consentito che gli stessi vengano ricavati da lamiera mediante taglio alla fiamma ossiacetilenica con speciale dispositivo meccanico (è vietato l'uso della cesoia), senza però che possano essere pretesi compensi a parte, nel qual caso dovranno essere ricavati in maniera tale che il senso di laminazione delle lamiera coincida con il senso dello sforzo predominante nei pezzi stessi. La superficie dei tagli dovrà essere convenientemente rifinita mediante molatura in modo da eliminare difetti locali, sbavature e irregolarità; le tolleranze sul pezzo finito dovranno essere le stesse stabilite per i larghi piatti di laminazione. I larghi piatti, le piastre, ecc., dovranno essere ricavati da lamiera preventivamente collaudata e dopo che sui singoli pezzi da ricavare, già tracciati sulle lamiera stesse a cura dell'Appaltatore, sarà stato apposto il punzone della Direzione Lavori.

Per quanto concerne le distinte di ordinazioni, si precisa che, qualora non sia possibile, l'Appaltatore è tenuto a presentare, una distinta relativa alle lamiera, nella quale vengano segnate le dimensioni, la quantità e le marche di officina dei pezzi che verranno ricavati da ognuna di esse.

Dovranno essere presentati altresì gli schemi di taglio con l'indicazione grafica, in opportuna scala, delle strisce e delle parti che verranno ricavate dalle lamiera, il numero, le dimensioni dei pezzi e le relative marche di officina. Detti schemi di taglio dovranno essere presentati anche per quanto riguarda i profili laminati ordinati in barre di lunghezza commerciale.

/ \$SSDOWDWRUH GRYUJ LQROWUH IDU FRQRFVHUH SHU LVFHUJ La MVR SUGLI provenienza con riferimento alle distinte di cui sopra.

Qualità e caratteristiche dei materiali da impiegare

7.1.1 Strutture principali

7.1.1.1 Materiali soggetti a trattamento superficiale protettivo

Per la realizzazione delle strutture principali quali travi portanti, controventi, coprigiunti, piastre e squadrette di nodo, l'acciaio dovrà corrispondere alle seguenti qualità:

- | | |
|---|--|
| - S275J0/S275J2G3 (ex Fe 430 C/D1) | UNI EN 10025 per prodotti laminati a caldo di acciai per impieghi strutturali
UNI EN 10210 per profilati cavi finiti a caldo di acciai non legati e a grano fine per impieghi strutturali
UNI EN 10219 per profilati cavi formati a freddo di acciai non legati e a grano fine per strutture saldate |
| - S355J0/J2G3/K1G3 (ex Fe 510 C/D1/DD1) | UNI EN 10025 per prodotti laminati a caldo di acciai per impieghi strutturali
UNI EN 10210 per profilati cavi finiti a caldo di acciai non legati e a grano fine per impieghi strutturali |

UNI EN 10219 per profilati cavi formati a freddo di acciaio non legati e agrano fine per strutture saldate

Tutti i materiali delle strutture principali destinati ad essere saldati saranno di grado J2G3 (ex D1) e K2J3 (ex DD1). I prodotti realizzati in S275J2G3 (ex Fe 430 D1) e S355J2G3 (ex Fe 510 D1) dovranno essere normalizzati e a grana fine. Il grado qualificativo JO (ex C) potrà essere impiegato solo se allo stato completamente calmato (FF) e normalizzato. La scelta del grado di qualità, in assenza di dati più precisi, sarà operata secondo le indicazioni della seguente tabella:

Temperatura a cui eseguire le prove di resilienza Charpy V (Valore minimo richiesto sulla media di tre provette standard: 27 J)		
6 S H V V R U H G H O O T	Elementi importanti sollecitati prevalentemente a trazione o a fatica (anche se compressi)	Elementi importanti sollecitati a compressione statica o elementi secondari
s ≤ 25	T=T _m	T=T _m + 20
25 < s ≤ 40	T=T _m - 10	T=T _m +10
40 < s ≤ 50	T=T _m -20 ⁽¹⁾	T=T _m
s > 50	T=T _m - 20	T=T _m
	T=T _m ⁽¹⁾	

T = Temperatura a cui eseguire la prova Charpy V (°C)

T_m = TEMPERATURA MINIMA DI SERVIZIO (°C) DA STABILIRE IN BASE AD ACCORDI

(1) = Prova CTOD con d_{min} > 0,2 mm

Le caratteristiche meccaniche dovranno essere in accordo con quanto indicato al punto 11.3 delle Norme Tecniche sulle costruzioni nelle

Tabella 11.3.IX Laminati a caldo con profili a sezione aperta

Tabella 11.3.X Laminati a caldo con profili a sezione cava

che si intendono qui integralmente richiamate.

Le caratteristiche chimiche dovranno essere in accordo a quanto previsto dalla UNI EN 10025 con le seguenti limitazioni:

Acciaio S275 (ex Fe 430)

Limiti di composizione chimica su colata per elementi interessati da saldatura:

Ceq= C+Mn/6 + (Cr+Mo+V)/5 + (Ni+Cu)/150,38% per t ≤ 40 mm

Ceq ≤ 0,40% per t > 40 mm e per profili

(T D P P H V V R V X S U R G R W W F O,02% rispetto ai valori indicati su colata [

Acciaio S355 (ex Fe 510)

Limiti di composizione chimica su colata per elementi interessati da saldatura:

Ceq = < 0,43 % per t ≤ 40 mm

Ceq ≤ 0,45% per t > 40 mm e per profili

E' ammesso su prodotto uno scostamento max di 0,02 % rispetto ai valori indicati su colata.

Per elementi interessati da saldatura, i contenuti di zolfo e silicio dovranno rispettare le seguenti limitazioni:

S < 0,012% per lamiere di qualsiasi spessore

S < 0,035% per i profili laminati

S < 0,35

Per lamiere in acciaio S275 (ex Fe 430) e S355 (ex Fe 510), con spessore > 15 mm e interessate da saldatura, si dovrà eseguire un controllo ultrasonoro con le modalità della classe B ai sensi della norma UNI EN 10160. Per le lamiere destinate alla composizione di profili per saldatura a piena penetrazione e soggette a sforzi nel senso trasversale alla direzione di laminazione, se ne dovrà controllare la duttilità con prova di trazione trasversale secondo la norma UNI EN 10164, classe di qualità Z25.

Per elementi strutturali non destinati ad essere saldati valgono le indicazioni della norma UNI EN 10025 per acciaio S275 30 (ex Fe 430 C) e S355 30 (ex Fe 510 C). E' ammessa in questo caso la calmatura al Silicio.

Per elementi destinati ad essere saldati la calmatura dovrà essere effettuata all'alluminio.

SULLE LAMIERE CON SPESSORI > 40 MM DOVRANNO ESSERE ESEGUITE 3 PROVE CTOD (CRACK TIP OPENING DISPLACEMENT) SECONDO UNI 9159 SU UNA TERNA DI PROVETTE RICAVATE PER OGNI SPESSORE DI COLATA. LE PROVE DOVRANNO ESSERE ESEGUITE ALLA TEMPERATURA MINIMA DI SERVIZIO T_m, IL VALORE MINIMO ACCETTABILE SARÀ C_{TO} = 0,2 MM

7.1.1.2 Materiali autoprotetti

E' ammesso l'impiego di materiale autoprotetto nei confronti della corrosione atmosferica, Fe 510 C2KI e Fe 510 D2KI.

Le caratteristiche meccaniche e chimiche dovranno essere in accordo a quanto prescritto dalla Norma EU 155/80 con le seguenti limitazioni:

Composizione chimica su colata ~~ND~~ 0,25%

Ceq d0,49% per t < 40 mm e profili

Ceq d0,53% per t < 40 mm e profili

E' ammesso su prodottino scostamento max di 0,02% rispetto ai valori indicati su colata.

7.1.1.3 Prove sui materiali

I materiali impiegati nella costruzione di strutture in acciaio dovranno essere «qualificati»; la marcatura dovrà risultare leggibile ed il produttore dovrà accompagnare la fornitura con l'attestato di controllo e la dichiarazione che il prodotto è qualificato.

7 XWWL L PDWHULDOL GHVWLQDWL DOOD FRVWUXJLRQH GL VWUXWVWXUH
sotto il controllo della Direzione Lavori, in conformità con le prescrizioni di cui al punto 11 Materiali e prodotti per uso strutturale del D.M. 14.01.2008.

Sui materiali si dovranno eseguire tutte le prove sia obbligatorie che facoltative individuate dalle tabelle UNI EN 10025 corrispondenti, dandone adeguata certificazione.

Al riguardo resta stabilito quanto segue:

per i profilati, piatti, larghi piatti e lamiere si dovranno eseguire prove meccaniche e chimiche su tre campioni prelevati per ogni 400 KN, o frazione, di materiale ~~riavuto~~ da una stessa colata e aventi spessori che non differiscano fra loro più di 4 mm. (per i ferri a C, a T e a doppio T si fa riferimento allo spessore delle ali);

per i piatti, larghi piatti e lamiere destinati alla composizione dei profili saldati ~~adesso~~ essere eseguite, oltre alle prove relative al controllo delle caratteristiche meccaniche previste ai sensi della UNI EN 10025, anche le prove, da concordarsi con il fornitore all'atto dell'ordinazione dei materiali da parte dell'Appaltatore, ~~relativi~~ aggiuntivi indicati al

SDUDJUDIR 30DWHULDOL 6RJHWWL D 7UDWWDPHQWR 6XSHUILFLDOH
su tutti i materiali impiegati dovrà inoltre eseguirsi il controllo delle condizioni superficiali e delle caratteristiche dimensionali;

il collaudo dei materiali potrà essere effettuato, alla presenza di un rappresentante della Direzione Lavori del Committente, oltre che presso i fornitori, anche presso l'officina dell'Appaltatore. Le prove potranno essere effettuate presso un laboratorio ufficiale o ~~comunque~~ tecnologico in possesso dei certificati di taratura delle macchine rilasciati da organismo ufficiale riconosciuto dallo Stato e dovranno essere eseguite in presenza di un rappresentante della Direzione Lavori del Committente.

La Direzione Lavori ha ~~non~~unque la facoltà di prelevare in qualunque momento della lavorazione campioni di materiali da sottoporre a prova presso laboratori di sua scelta per verificarne la rispondenza alle Norme di accettazione ed ai requisiti progetto.

A tale scopo è fatto ~~che~~ OLJR DOO¶SSDOWDWRUH GL FRQFRUGDUH LQ WHPSR XW
ciascuna operazione di collaudo.

Le prove sui materiali si svolgeranno presso i Laboratori Ufficiali indicati dalla Direzione Lavori.

La Direzione Lavori ~~potrà~~, a suo insindacabile giudizio, autorizzare l'effettuazione delle prove presso i laboratori degli stabilimenti di produzione, purché questi siano forniti dei mezzi e delle attrezzature necessarie, tarate e controllate da un Laboratorio Ufficiale, ai sensi dell'art. 20 della Legge 05/11/1971 num. 1086 ed art. 59 del DPR 380/2001.

7XWWL JOL RQHUL UHODWLYL VRQR D FDULFR GHOO¶SSDOWDWRUH
3HU RJQL RSHUDJLRQH GL FROODXGR VDUJ UHGDWWR D FXUD ~~reazione~~ HVH G
/DYRUL H GDOO¶SSDOWDWRUH FKH YHUUJ FRQVHJQDWR LQ RULJLQDOH
8Q DOWUD FRSLD YHUUJ FRQVHUJDWD GDOO¶SSDOWDWRUH FKH DYUJ
specificato al successivo paragrafo.

/¶SSDOWDWRUH è tenuta ad avvertire la Direzione Lavori dell'arrivo nella sua officina dei materiali collaudati che saranno impiegati nella costruzione delle strutture in acciaio.

/¶SSDOWDWRUH GRYUJ HVVHUH LQ JUDGR GL ~~la provenienza dei materiali impiegati~~ PH
nelle lavorazioni e di risalire ai corrispondenti verbali di collaudo tecnologico, dei quali dovrà esibire la copiata ~~della~~
Direzione Lavori.

7.1.2 Strutture secondarie

Per le strutture secondarie quali parapetti, strutture minute ed altri elementi estranei alla struttura principale è ammesso, salvo
GLYHUVH SUHVFULJLRQL VXRJOL HODERUDWL GL SURJHWWR O¶LPSLHJR

7.1.3 Chiodi

I chiodi ribaditi a caldo dovranno essere del tipo ~~asta~~ tonda stretta ai sensi delle tabelle UNI 136 e UNI 139 e costituiti con materiale secondo la norma UNI EN 10263

Sui chiodi finiti dovrà essere effettuato il controllo dimensionale e si verificherà, mediante 3 prove supplementari ~~sulle~~ prove essi ~~ricevuti~~, che dopo l'operazione di stampaggio non siano avvenute sul materiale trasformazioni tali da alterare le caratteristiche meccaniche accertate sul tondo originario.

7.1.4 Bulloni

, EXOORQL VDUDQQR XQLFDPHQWH GHVWOSLR ~~si dovranno~~ UHVLVWHQDWHUHVHJQDWR

- Viti secondo UNI EN 14399
- Dadi secondo UNI EN 14399
- Rondelle (Rosette) secondo UNI EN 14399
- Piastrine secondo UNI 5715/716

La classe del bullone sarà selezionata in funzione del tipo di giunto da realizzare, ed in particolare

- Per giunti con bulloni a taglio: Viti di classe 8.8 UNI EN 898 Dadi di classe 6S

- Per giunti ad attrito: Viti di classe 10.9 UNI EN 898 Dadi di classe 8G

In entrambe le tipologie rondelle e piastrine saranno in acciaio C50 UNI EN 10083 temperato e rinvenuto HRC 32-40.

Per quanto riguarda le caratteristiche chimiche e meccaniche dei materiali indicati si rimanda ai prospetti II e III della UNI 20898 parte 1 con eccezione per la prova di resilienza che deve essere condotta a temperatura ambiente.

Le prove, da eseguirsi ai sensi della UNI EN 20898 parte 1a, saranno almeno le seguenti:

VITI

- Prova di trazione su provetta
- Prova di trazione su appoggio a cuneo
- Prova di durezza
- Prova di tenacità della testa solo per viti con $d \geq 16$ mm e
- Prova di resilienza
- Controllo di decarburazione
- Prova di rinvenimento
- Controllo dimensionale ed esterno
- Analisi chimica

DADI

- Prova di durezza
- Prova di allungamento
- Esame difetti superficiali
- Analisi chimica

Viti e Dadi dovranno essere opportunamente contrassegnati come di seguito indicato:

- Indicazione del produttore (marchio)
- Classe di resistenza

Il contrassegno sarà eseguito per le viti in rilievo sulla testata della ricalcatura, per i dadi sulle facce laterali in profondità.

7.1.5 Connettori

Per la selezione della forma dei connettori si fa riferimento alle istruzioni CNR 10016.

Per quanto riguarda il materiale impiegato si dovranno rispettare, oltre alle prescrizioni del punto 11.3.4.7 delle Norme tecniche sulle costruzioni, quanto sotto indicato:

7.1.5.1 Connettori a piolo

Acciaio idoneo per il processo di formazione dello stesso e compatibile con il materiale costituente l'elemento strutturale interessato dal piolo esso dovrà avere le seguenti caratteristiche meccaniche sul prodotto pari a:

- $f_y \geq 350$ N/mm²
- $f_u \geq 450$ N/mm²
- Allungamento $f_t \geq 15\%$
- Strizione $Z \geq 50\%$

Composizione chimica contenuta entro i limiti di cui al prospetto B.2 dell'appendice B delle norme CNR 10016 con limitazione della somma dei contenuti di P e S < 0,07.

Il carbonio equivalente dovrà risultare <0,30 rilevato applicando la formula suggerita da I. I.W per i materiali non legati o debolmente legati.

Tutti i pioli saranno sottoposti ad esame visivo per accertare che il collarino metallico esistente alla base dopo la saldatura non presenti discontinuità. Nel caso si rilevassero discontinuità, il collarino va ripristinato con elettrodi rivestiti.

Su almeno il 5% dei pioli verrà eseguita una prova di piega ai sensi delle Istruzioni CNR 10016, consistente nel piegamento a 30° a colpi di mazza, controllando che non avvenga alcuna incrinatura nella giunzione saldata. In caso di rottura di almeno 5% dei pioli presenti, tutti i pioli della stessa membratura saranno provati alla mazza.

Non è ammessa presenza di cricche nella saldatura dei pioli.

SALDATURE

Per i metodi di calcolo e di verifica si dovrà fare riferimento alle prescrizioni delle Norme tecniche sulle costruzioni e, per quanto non in contrasto con esse, alle indicazioni contenute nelle istruzioni CNR 10011.

Per quanto riguarda le prescrizioni concernenti il dimensionamento dei singoli giunti, i campi ed i limiti di impiego delle tipologie, i criteri di preparazione dei lembi, l'esecuzione e controllo delle saldature, si dovrà fare specifico riferimento alle Norme tecniche sulle costruzioni punto 11.3.4.5 Processo di saldatura ed alle procedure e norme in esso richiamate.

7.1.6 Progetto e processo di saldatura

Fermo restando quanto disposto al precedente punto per quanto riguarda il progetto e la realizzazione delle strutture saldate, l'Appaltatore dovrà provvedere, a sua cura e spese, ai seguenti adempimenti:

- In conformità alle prescrizioni del punto 11.3.4.5 il costruttore dovrà essere certificato secondo la norma UNI ISO 3834:2006 parti 2 e 4;
- prima dell'approvazione del progetto esecutivo da parte della Direzione Lavori, dovrà esibire il parere favorevole dell'Istituto Italiano della Saldatura o di altro ente certificato dal Dipartimento della Direzione Lavori sulle modalità di esecuzione, le tipologie, i procedimenti di saldatura ed i materiali di apporto che si intendono impiegare;
- tutti i saldatori nei procedimenti semiautomatici e gli operatori dei procedimenti automatici dovranno essere qualificati. Durante le lavorazioni in officina le strutture saldate e/o in corso di saldatura dovranno essere sottoposte al controllo del predetto Istituto, che provvederà all'esame della preparazione dei lembi e di tutte le saldature assistite ai controlli magnetoscopici e con liquidi penetranti, o ad eseguirli direttamente, ad effettuare gli esami con ultrasuoni, ed alla lettura delle radiografie, che saranno eseguite a cura e spese dell'Appaltatore sotto il controllo dell'Istituto;
- per quanto riguarda la saldatura che si prevede di realizzare con procedimento automatico, il costruttore dovrà conseguire la pertinente certificazione secondo la norma UNI EN ISO 15614:2005 e presentarla alla Direzione Lavori, prima dell'inizio delle operazioni di saldatura;
- le saldature non dovranno essere verniciate prima che siano state controllate dalla Direzione Lavori;
- tutte le saldature dovranno essere effettuate in officina salvo preventiva autorizzazione della Direzione Lavori.

7.1.7 Controlli

Fermo restando quanto disposto al precedente punto per quanto riguarda il progetto e la realizzazione delle strutture saldate, l'Appaltatore dovrà provvedere, a sua cura e spese, ai seguenti adempimenti:

Fermo restando quanto disposto dalle istruzioni CNR 110 si precisa che dovranno essere eseguiti almeno i seguenti tipi di prove:

- esame radiografico al 100% dei giunti di testa;
- esame ultrasonoro al 100% dei giunti a T a piena penetrazione;
- controllo magnetoscopico ed esame macrografico ad almeno il 30% dei giunti d'angolo.

Si precisa inoltre che:

- per tutti i giunti saldati in qualsiasi tipo dovrà effettuarsi il controllo visivo e dimensionale al 100%;
- in tutte le travi saldate dovranno essere previste opportune espansioni (talloni), dello stesso metallo, sulle quali dovranno essere misurate le durezze in zona fusa, in zona termicamente alterata e nel metallo base. Tale controllo, che sarà esteso almeno al 10% dei giunti delle travi saldate ed eseguito in almeno tre punti di una stessa sezione, che in nessun punto la durezza Vickers HV 30 ecceda il valore di $2700^{2/3}$ per l'acciaio S275 e 3500 N/mm² per l'acciaio S355;
- tutte le saldature sottoposte a collaudo dovranno essere punzonate da parte del suddetto Istituto e il punto di appoggio essere protetto in maniera da essere sempre visibile fino all'accettazione definitiva della travata.

In base a quanto effettuato, l'Istituto rilascerà al Costruttore un certificato di conformità delle saldature ai requisiti stabilito. detto certificato dovrà essere presentato alla Direzione Lavori del Committente prima dell'accettazione delle strutture premontate in officina.

Per quanto riguarda gli interventi indicati, l'Appaltatore dovrà comunicare, con almeno 10 giorni di anticipo, al predetto Istituto e alla Direzione Lavori, le date in cui, volta per volta, possono essere eseguiti i controlli.

L'Istituto effettuerà entro 10 giorni le ispezioni, dandone comunicazione alla Direzione Lavori la quale si riserva di essere presente o meno ai controlli.

Di ogni controllo effettuato, sarà redatto, da parte dell'Istituto, apposito verbale in contraddittorio con l'Appaltatore e con i rappresentanti della Direzione Lavori, se presenti.

In tale verbale dovrà essere opportunamente evidenziato:

- il tipo di saldatura controllata e relative caratteristiche con l'indicazione dei parametri di saldatura adottati;
- il tipo di controllo effettuato;
- la percentuale degli elementi saldati sottoposti a collaudo;
- le strumentazioni adottate, tipo e marca degli eventuali apparecchi;
- i parametri con i quali sono stati eseguiti i vari controlli radiografici, ultrasonori e magnetici;
- la rappresentazione grafica delle eventuali durezze accertate sui talloni;
- l'elenco dettagliato della difettologia riscontrata;
- l'elenco dettagliato delle riparazioni prescritte. (Le zone dovranno essere marcate con vernice gialla per la loro individuazione all'atto dell'accettazione delle strutture premontate).

BULLONATURE

7.1.8 Generalità

Le giunzioni bullonate di elementi strutturali di rilevanza statica, travi principali, diaframmi, controventi di torsione etc. sono da prevedersi mediante l'impiego dei seguenti procedimenti:

- Bulloni a taglio con accoppiamento di precisione, con gioco-bullone, comprensivo delle rispettive tolleranze, non superiore a 0,3 mm per ϕ 20 mm e non superiore a 0,5 mm per ϕ 20 mm;
- Bulloni ad attrito, con coefficiente di attrito $f = 0,3$.

I bulloni ad alta resistenza non dovranno avere il gambo filettato per la intera lunghezza; la lunghezza del trattamento filettato dovrà essere in generale maggiore di quella delle parti da serrare e si dovrà sempre far uso di rosette sotto la testa e sotto il dado; è tollerato che non più di mezza spira del filetto rimanga compresa nel foro.

Per quanto riguarda le giunzioni di elementi statici, quali parapetti, travi d'impalcato etc., si prevedono giunti con bulloni a taglio di caratteristiche correnti, ai sensi delle Istruzioni CNR 10011.

I bulloni dovranno essere montati in opera con una rosetta posta sotto la testa della vite (srossata) ed una rosetta posta sotto il dado (smusso verso il dado).

Su una stessa struttura potranno essere adottati bulloni di tipologie diverse, a taglio o ad attrito, ma in tal caso:

- dovranno essere identificabili a vista;
- dovranno essere chiaramente indicate nei disegni di progetto e d'officina le diverse lavorazioni imposte per i fori e le relative tolleranze massime.

7.1.9 Giunzioni con bulloni a taglio

Sono ammessi bulloni con diametro ~~12-16-18-20-22-24-27~~ mm.

Nel progetto del giunto si dovrà tener conto, nella definizione di pinze, truschini e interassi, della possibilità di alesatura a diametro superiore.

Non sono ammessi disassamenti dei fori che non consentano il passaggio del bullone previsto. Nel caso non sono ammessi ovalizzazioni di sorta, ma si dovrà procedere ad alesatura a diametro superiore, con sostituzione dei bulloni interessati.

Per quanto riguarda l'ortogonalità tra asse del bullone e superficie bullonata, è consentita un'oblìquità

Tutti i bulloni dovranno essere adeguatamente serrati, ed in particolare:

Bulloni soggetti anche a carico assiale: serraggio al 100% del valore tabellare di cui alle istruzioni CNR 10011 :

Bulloni soggetti unicamente a taglio: è ammessa una riduzione del serraggio all'80% del valore tabellare ~~è implicito~~

FRQWHP SR O DGHJXDWR SURYYHGLPHQWR FRQWUR O DXWRVYLWDPHQW

i bulloni con asse verticale siano posizionati con la testa in alto. Per quanto riguarda le attrezzature e le procedure di serraggio e controllo si richiama quanto riportato per le giunzioni ad attrito.

7.1.10 Giunzioni con bulloni ad attrito

Per quanto riguarda le portate dei bulloni ad attrito con $f = 0,3$, si dovrà far riferimento a quanto riportato nella CNR 10011.

Sono ammessi bulloni con diametri ~~12-16-18-20-22-24-27~~ mm.

Non sono ammessi disassamenti dei fori che non consentano il passaggio del bullone previsto. Nel caso, non sono ammessi ovalizzazioni ma si dovrà procedere ad alesatura a diametro superiore ~~adeguata~~ sostituzione dei bulloni interessati.

Per quanto riguarda l'ortogonalità tra asse del bullone e superficie bullonata, è consentita un'oblìquità

Nella progettazione del giunto si dovrà tener conto, nell'accoppiamento degli elementi ~~da giunto~~ posizionamento dei relativi coprigiunti, se presenti, dell'influenza delle tolleranze di esecuzione in relazione agli spessori in gioco.

In particolare nelle giunzioni con coprigiunto si dovrà valutare l'efficienza delle file di bulloni ~~la sezione~~ di giunto, provvedendo eventualmente ad un incremento del numero di bulloni, qualora se ne ravvisasse la necessità.

Tutti i bulloni dovranno essere accuratamente serrati al 100% del valore tabellare previsto dalle istruzioni CNR 10011. Si dovrà eseguire un altrettanto accurato controllo e se ne dovrà fornire adeguata certificazione. Al riguardo si danno le seguenti prescrizioni:

- La geometria del giunto dovrà essere progettata tenendo in debito conto l'importanza del serraggio e del relativo controllo;
- Il serraggio dei bulloni può essere eseguito con chiavi pneumatiche purché dotate di limitatore di coppia;
- Il controllo di serraggio deve essere eseguito con chiave dinamometrica, o con altro idoneo dispositivo, che garantisca una precisione di $\pm 5\%$. Tale controllo dovrà essere eseguito su almeno il 20% dei bulloni, scelti in modo da interessare tutta l'estensione del giunto in esame. Se anche un solo bullone non rispondesse alle prescrizioni di serraggio, il controllo dovrà essere esteso al 100% del giunto;

- I bulloni che risultassero serrati con coppia maggiore di oltre il 5% rispetto a quella prescritta saranno scartati e sostituiti.

Per le operazioni di serraggio si dovrà procedere come segue:

- a) Predisposizione del giunto nella posizione definitiva ~~FRGLDQWH XQ QXP HUR RSSRUWXQR GL~~ convenientemente il giunto stesso e consentire l'adeguata corrispondenza dei fori;
- b) Serraggio dei bulloni con una coppia pari a circa il 60% di quella prescritta, iniziando dai bulloni ~~integrati~~ procedendo verso quelli esterni;
- c) Completamento del serraggio al 100% di coppia con sequenza simile a quella precedentemente indicata.

Per il controllo del serraggio si procederà nel modo seguente:

- d) Contromarcatura di dado e vite per identificare la posizione relativa;
- e) Allentamento del dado con una rotazione almeno pari a 60°;
- f) Serraggio del dado con la coppia prescritta e controllo del ritorno alla posizione originale.

7.1.11 Tolleranze

Nei riguardi delle tolleranze e delle qualità di lavorazione, dovranno considerarsi bulloneria di grado A UNI EN ISO 4759 parte 1a.

7.1.12 Protezioni dei bulloni

I bulloni, completi di rondelle, dovranno essere immersi in bagno di opportune sostanze protettive, approvate dalla Direzione Lavori.

7.1.13 Presentazione ed imballaggio

Le giunzioni bullonate di elementi strutturali di rilevanza statica, quali travi principali, diaframmi, controventi di torsione etc. sono da prevedersi mediante l'impiego dei seguenti procedimenti:

I bulloni, completi di rondelle, dovranno essere forniti entro contenitori che abbiano la possibilità di essere sigillati mediante piombatura.

Su ogni contenitore deve essere apposto un cartellino sul quale dovranno essere riportati:

- la denominazione del fornitore;
- la classe di resistenza;
- il numero dei pezzi contenuti e le loro dimensioni;
- il numero distintivo del lotto di appartenenza;
- gli estremi dell'ordinazione.

7.1.14 Collaudo bulloni

Per quanto riguarda le modalità di collaudo, vale quanto prescritto nella Tabella UNI EN 3269, precisando che dovranno essere presentati al collaudo lotti indipendenti costituiti da non più di 2.000 bulloni.

Si precisa, inoltre, che dovranno essere messe a disposizione del collaudatore le apparecchiature necessarie per l'esecuzione delle prove tecnologiche e meccaniche, nonché la strumentazione e sagome necessarie per l'esecuzione del controllo dimensionale.

Allorché l'esito del collaudo dei materiali costituenti un lotto sia stato positivo, il collaudatore provvederà ad apporre il contrassegno di collaudo, con il punzone metallico SUPER 3 V L J L O O D W R ' G H O F R Q W H Q L W R U H. Se in conseguenza solo dell'esito del controllo dimensionale ed esterno, il lotto dovesse essere rifiutato, il fornitore ha la facoltà di effettuare una cernita al 100% dei pezzi del lotto e di ripresentarlo all'accettazione.

I materiali presentati al collaudo non possono essere sostituiti né totalmente né possono essere scambiati da lotto a lotto.

I lotti rifiutati al collaudo, opportunamente contrassegnati, devono essere tenuti a disposizione delle unità di collaudo fino al termine della fornitura, salvo autorizzazione in contrario, da richiedere specificatamente per iscritto alla Direzione Lavori. Le unità di prodotto trovate difettose al montaggio, o nei successivi controlli, benché facenti parte di un lotto accettato, dovranno essere completamente sostituite.

GIUNZIONI CHIODATE

La geometria della giunzione dovrà tener conto della durabilità dell'opera oltre che della resistenza. Sarà quindi concepita in modo da prevenire per quanto possibile la corrosione localizzata nel contempo pinze, truschini ed interassi di norma, nonché esigenze di controllo, manutenzione ed eventuale ripristino.

Sono ammessi chiodi con diametro nominale 10, 13, 16, 19, 22 e 25 mm e, ordinatamente, fori con diametro pari a 10.5, 14, 17, 20, 23 e 26 mm. I diametri dei fori saranno assunti tanto per la verifica di resistenza della chiodatura quanto per la valutazione dell'indebolimento della sezione.

Non sono ammessi disassamenti dei fori corrispondenti degli elementi chiodati. Nel caso non ammesse ovalizzazioni di sorta, ma si dovrà procedere ad alesatura a diametro superiore, con sostituzione dei chiodi interessati. Di questo si dovrà tenere debito conto nella definizione di pinze, truschini ed interassi del giunto in questione.

TRATTAMENTI SUPERFICIALI

Prima dell'inoltro in cantiere tutti i manufatti metallici, le strutture o parti di esse, se non diversamente disposto, dovranno ricevere una mano di vernice di fondo.

L'operazione dovrà essere preceduta da una accurata preparazione superficiale, che saranno finite mediante:

- sabbiatura di grado Sa 2 1/2 delle SVENSK STANDARD SIS e verniciatura a due mani con ciclo "A";
- sabbiatura di grado Sa 2 1/2 delle SVENSK STANDARD SIS e verniciatura a tre mani con ciclo "B";
- zincatura a caldo a lavorazione ultimata dei singoli componenti, sgrassatura e verniciatura ad una mano con ciclo "C";
- zincatura a caldo a lavorazione ultimata dei singoli componenti, sgrassatura e verniciatura a tre mani con ciclo "D".

A piè d'opera, e prima ancora di iniziare il montaggio, si dovranno ripristinare tutte le verniciature eventualmente danneggiate dalle operazioni di trasporto; infine, qualora la posizione di alcuni pezzi desse luogo, a montaggio ultimato, al determinarsi fessure o spazi di difficile accesso per operazioni di verniciatura e manutenzione, tali fessure o spazi dovranno essere, prima dell'applicazione delle mani di finitura, accuratamente chiusi con materiali sigillanti.

La zincatura, se prescritta, verrà effettuata sui materiali ferrosi, previa, mediante immersione in zinco fuso (zincatura a caldo) conformemente alle indicazioni della UNI EN ISO 1461 e della UNI EN ISO 1460; altro tipo di zincatura potrà essere ammesso solo in casi particolari e comunque su precisa autorizzazione della Direzione Lavori.

Le strutture saranno realizzate nei colori, tipologie e dimensioni come indicate in progetto.

LAVORAZIONI

, Q SDUWLFRODUH SHU FLDVFXQ PDQXIDWWR FRPSRVWR FRQ ODPLQDWL dati:

- posizioni e marche d'officina costituenti il manufatto (con riferimento ai disegni costruttivi di cui al precedente titolo "Generalità");
- numeri di placca e di colata dei laminati costituenti ciascuna posizione e marca di officina;
- estremi di identificazione dei relativi documenti di collaudo.

Per ciascuna opera singola o per il prototipo di ciascuna serie di opere è prescritto il premontaggio in officina.

Alla Direzione Lavori è riservata comunque la facoltà di eseguire in ogni momento della lavorazione controlli che riterrà opportuni per accertare che i materiali impiegati siano quelli collaudati, che le strutture siano conformi ai disegni di progetto che le stesse siano eseguite a perfetta regola d'arte.

La foratura diretta al trapano con diametro definitivo dei fori, o l'alesatura a diametro definitivo dei fori preventivamente eseguiti a diametro convenientemente ridotto, dovranno essere eseguite in una sola volta con particolare rigore specialmente per i fori per l'attacco delle membrature principali; a tale scopo la travata da costruire verrà montata completa in ogni parte, con O 1 DXVLRL GL LGRQHL EXOORQL H VSLQH GL PRQWDJJLR H V BDFR D BIORU fori sovrapposti negli attacchi delle varie membrature.

(1 YLHWDWR O XVR GL SXQWDWXUH SHU O 1 DVVHPEODJJLR GHL SH]] L , Q SDUWLFRODUH O 1 \$SSDOWDWRUH GRYUJ DWWHQHUVL DOOH VHJXHQL

- il raddrizzamento e lo spianamento, quando necessari, devono essere fatti preferibilmente con i dispositivi per pressione.
- negli affacciamenti non destinati alla trasmissione di forze possono essere tollerati giochi da 2 a 5 mm di ampiezza secondo il maggiore o minore spessore del laminato;
- i pezzi destinati ad essere chiodati o bullonati in opera, devono essere montati in modo da poter riprodurre nel montaggio definitivo le posizioni stesse che avevano in officina all'atto dell'esecuzione dei fori;

Affinché la Direzione Lavori sia messa in grado di esercitare il necessario controllo, è fatto obbligo all'Appaltatore, quando avrà effettuato il montaggio completo provvisorio della travata e dopo che siano state eseguite le forature dirette delle ales di avvertire, con un anticipo di almeno 15 (quindici) giorni la Direzione Lavori per l'accettazione provvisoria.

All'atto dell'accettazione provvisoria, la travata dovrà risultare priva di chiodature o bullonature.

Dovranno essere eseguite, secondo le norme antinfortunistiche in vigore, idonee impalcature per permettere il controllo di tutte le membrature, unioni ecc.; in mancanza, la visita di accettazione sarà rinviata, restando a carico dell'Appaltatore ogni dannosa conseguenza.

I materiali lavorati e verniciati con una mano di vernice antiruggine saranno pronti per la spedizione a piè d'opera.

Tutte le IRUDWXUH GRYUDQQR HVVHUH HVHJXLWH DO WUDSDQR UHVWDQGR fiamma osiacetilenica mediante speciale dispositivo meccanico, restando escluso l'uso della cesoia.

Le superfici dei tagli dovranno essere convenientemente rifinite con una lavorazione meccanica e quelle tra esse che dovranno ricevere la saldatura dovranno essere accuratamente preparate.

Nei pezzi da incurvare, l'incurvatura dovrà essere eseguita a caldo (rosso vivo) lasciando raffreddare i pezzi lentamente.

E' proibito continuare a incurvare un pezzo quando esso non abbia più colore rosso.

Infine, quando i piatti e larghi piatti (ovvero le strisce ricavate da lamiere) vengono accoppiati per formare strutture composte (come ad esempio le travi a T), essi dovranno essere rifiniti convenientemente con opportune lavorazioni in modo da rispettare le quote previste dai disegni e le tolleranze prescritte.

La Direzione Lavori verificherà, tra l'altro che le dimensioni dei singoli pezzi siano rispondenti a quelle di progetto, tenuto conto delle tolleranze prescritte.

La Direzione Lavori si riserva la facoltà di rifiutare, oltre quelli che presentino difetti di lavorazione, i pezzi che abbiano una sola delle dimensioni inferiore a quella prescritta, tenuto conto della eventuale tolleranza ammessa, restando a totale carico dell'Appaltatore tutti gli oneri che ne deriveranno.

Resta inteso che tutti i materiali che verranno impiegati in sostituzione di quelli rifiutati dovranno essere equivalenti collaudati con le stesse modalità di quelli accettati, già descritte nel presente articolo, restando a carico dell'Appaltatore l'eventuale ritardo rispetto ai termini contrattuali.

L'Appaltatore non potrà pretendere compensi o indennizzi né, né variazioni dei prezzi contrattuali per i pezzi che risulteranno di dimensioni eccedenti rispetto a quelle di progetto.

TOLLERANZE

7.1.15 Tolleranze su profilati e lamiere

Per i profilati dovranno essere rigorosamente rispettate le prescrizioni contenute nelle seguenti norme UNI:

Profilati	Norma
HE	UNI 5397-78
IPE	UNI 5398-78
UPN	UNI EN 10279
ANGOLARI	(EVS6-84)

Per le lamiere dovranno essere rigorosamente rispettate le prescrizioni contenute nella norma UNI EN10029 ove per quanto riguarda le tolleranze dimensionali sullo spessore deve essere adottato lo scostamento inferiore tipo B, mentre per quanto riguarda la planarità dovranno essere adottate le tolleranze ristrette.

7.1.16 Tolleranze delle travi saldate

Per le travi saldate a doppio T saranno valide le tolleranze dimensionali riportate nelle tabelle che seguono.

A) Tolleranze lungo il corpo della trave
(I valori sono espressi in mm)

Dimensioni nominali dei profili	
	Per altezze < 1000 $h = 0, +5$ $b = 0, +5$ Per altezze ≥ 1000 $h = 0, +10$ $b = 0, +5$
Incurvamento ali	
	$W \quad "$ $I \quad "$
Fuori squadra	

	W " K
Simmetria	
	& R Q D Q G D P H Q W R F R V W D Q W $b_1 \pm b_2$ " 3 H U W U D W W L G L O X Q J K H]] D $b_1 \pm b_2$ "
Imbozzamento anima	
	W "

B) Tolleranze sullalunghezza
(I valori sono espressi in mm)

Lunghezza nominale dei profili	
	L = 0, - 2
Centinatura	

	T " /
Curvatura ali	
	W " /

C) Tolleranze nelle zone di giunto
(I valori sono espressi in mm)

Dimensioni nominali dei profili	
	I valori delle tolleranze dovranno essere pari al 50% quelli relativi al precedente punto A
Incurvamento ali	
	T " /
Torsione	

L ULIHULPHQWL DL FDSLWRODWL VSHFLDOL G¶DSSDOWR DJOL HOD
vigenti, ecc.;

la specifica documentazione da emettere per le ispezioni, prove e controlli;

i responsabili (Appaltatore, Fornitore in opera, SubAppaltatore) delle varie fasi di controllo;

i punti di controllo previsti;

le fasi vincolanti o da segnalare alla Direzione Lavori.

I PCQ sono documenti operativi e come tali devono essere elaborati nella forma più appropriata loro proficua
XWLOL]]D]LRQH GD SDUWH GH SHUVRQDOH GL FDQWLHUH \$ WDOH SUR
adeguare alle specifiche esigenze, assicurando i contenuti minimi sopra indicati, in accordo all'atto adottato nel proprio
Sistema di Gestione per la Qualità.

/¶\$SSDOWDWRUH GRYUj DVVLFXUDUH O¶XQLIRUPLWj IRUPDOH GHL 3 & 4
particolare è necessario uniformare la legenda con le sigle utilizzate nei documenti, anche allo scopo di identificare
prontamente e univocamente i responsabili del controllo delle varie fasi.

Deve essere prevista, per ogni PCQ, una prima fase di controllo preliminare per verificare che materiali, prodotti e componenti
da utilizzare siano stati qualificati/controllati, che le macchine e attrezzature siano quelle previste e funzionanti, e che i proc
e prodotti siano stati qualificati, che la documentazione di progetto esecutiva sia presente, aggiornata e completa almeno per
prime fasi di esecuzione.

Per quanto è relativo alle fasi di controllo intermedie, se queste prevedono delle ispezioni visive e il loro esito è positiv
O¶DWWHVVD]LRQH DYYLHQH WUDPLWH ILUPD H GDWD GHOO¶LQFDULFDW
Per OH LVSH]LRQL FKH ULFKLHGRRR PLVXUD]LRQL O¶LQFDULFDWR GH
evidenziate le misure rilevate. Se queste sono nei limiti di tolleranza ammessi, e quindi positive, firma lo stesso il rapporto

PCQ QHOOD FRUULVSRQGHW IDVH G¶LVSH]LRQH ULSRUWDQGR DQFKH L
/¶XOWLPR FRQWUROOR GD LQVHULUH QHL 3 & 4 q TXHOOR GRFXPHQWDOH
la completezza e la leggibilità di tutti i documenti richiamati nel PCQ di una specifica opera. Questi documenti costituiscono il
dossier del controllo qualità della costruzione.

Un PCQ non si può considerare completato, se non lo sono tutti quelli di livello inferiore che fanno riferimento, con
tutte le firme previste.

Il PCQ sarà composto tra l'altro dai seguenti documenti:

- lista dei fornitori qualificati dall'APPALTATORE;
- specifica controllo fornitura per redazione degli ordini di acquisto e la verifica della rispondenza dei materiali forniti ad es.
controllo della certificazione di qualità dei materiali);
- piano di controllo dei materiali grezzi (profili laminati, lamiera, bulloni ecc.) con indicazione delle modalità, del numero
dei tipi di prove da effettuarsi;
- piano di controllo dei materiali lavorati;
- WPS di saldatura relativamente ai procedimenti di saldatura da utilizzare, al materiale base, ai materiali d'apporto ecc.;
- piano di controllo delle saldature;
- piano delle fasi costruttive con indicazioni in merito a procedure da seguire nelle principali fasi di lavorazione e i
relativi controlli come ad es. :
 - entrata lamiera in officina;
 - taglio lamiera e cianfrinatura;
 - taglio profili laminati;
 - sabbiatura;
 - saldatura
 - altre lavorazioni (forature, alesature, ecc.);
 - premontaggio in officina;
 - verniciatura;
 - trasporto;
 - montaggio;
 - bullonature (controllo serraggio);
 - varo;
 - prove di carico.

SCHEDA DI QUALIFICA CON REQUISITI MINIMI FORNITORI OPERE STRUTTURALI IN CARPENTERIA METALLICA

L'incaricato della qualifica dell'APPALTATORE dovrà accertare che il fornitore per poter fornire i materiali già richiamati al
Punto 7.3 possieda almeno i requisiti minimi di seguito elencati, emettendo alla fine della qualifica stessa una relazione che
sulla base dei requisiti elencati e di altri parametri che lo stesso può accertare in loco, contenga il suo chiaro giudizio
sull'accettabilità del fornitore.

Elenco requisiti minimi

- possieda una procedura interna di C.Q. nella quale sono definite le attività di controllo normalmente eseguite, le aree
funzionali di applicabilità della procedura, i compiti e responsabilità delle varie funzioni direttive ed operative interessate

- danni che l'installazione dei pali può causare alle opere vicine a causa delle vibrazioni, degli spostamenti orizzontali e/o verticali del terreno, provocati durante l'infissione;
- danni che l'infissione dei pali può causare ai pali adiacenti.

Durante l'infissione dei pali prova la Direzione Lavori S R W U j U L F K L H G H U H F K H O ¶ \$ S S D O W D W R U H vibrazionali di controllo per accertare che l'installazione dei pali infissi non danneggi le proprietà vicine.

Qualora nel corso delle misure vibrazionali risultassero superati i limiti di accettabilità previsti dalle norme DIN 4150, O ¶ \$ S S D O W D W R U H G R Y U j V R W W R S R U U H D O O D S S U R Y D j L R Q H G H O O D ' L U H j È altresì richiesta la presentazione di un programma di lavori in cui sia dettagliatamente esplicita la successione cronologica di installazione di ciascun palo.

9.1.3- Caratteristiche dei materiali

I pali saranno realizzati fuori opera con conglomerato cementizio avente resistenza caratteristica di classe non inferiore a 40/50 MPa; devono perciò impiegarsi impasti con basso rapporto acqua/cemento ("Slump" inferiore a 7.5 cm).

Il conglomerato cementizio deve essere opportunamente centrifugato o vibrato; il ricoprimento del ferro dovrà risultare uniforme e compreso fra 1.5÷2.5 cm.

Le armature metalliche dovranno soddisfare le prescrizioni delle presenti Norme Tecniche, tenendo conto delle sollecitazioni a cui i pali saranno sottoposti durante il trasporto, il sollevamento e le successive fasi di infissione e di esercizio.

L'estremità inferiore del palo sarà protetta e rinforzata da piastre o puntazze metalliche la cui configurazione dipenderà dalla natura e dalle caratteristiche dei terreni del sottosuolo.

Ogni partita di pali dovrà essere accompagnata da un certificato attestante la resistenza caratteristica del conglomerato cementizio impiegato, la distribuzione delle armature, la data di getto.

La Direzione Lavori ha la facoltà di fare eseguire prove di controllo della geometria del fusto e delle armature e delle caratteristiche di resistenza dei materiali impiegati.

9.1.4- Tolleranze geometriche

Saranno accettate le seguenti tolleranze sull'assetto geometrico del palo:

- sulla lunghezza: uguale a $\pm 1\%$;
- sul perimetro: uguale a $\pm 2\%$;
- deviazione dell'asse del palo rispetto all'asse di progetto: non superiore a 3% ;
- errore rispetto alla posizione planimetrica: non superiore a 20% del diametro nominale in testa.

La Direzione Lavori si renderà necessarie per avviare all'esecuzione di pali in posizione e/o con dimensioni non conformi alle tolleranze qui stabilite, compresi pali aggiuntivi ed opere di collegamento.

9.1.5- Tracciamento

Prima di iniziare l'infissione si dovrà, a cura della Direzione Lavori, apporre apposti picchetti sistemati in corrispondenza dell'asse di ciascun palo.

Su ciascun picchetto dovrà essere riportato il numero progressivo del palo quale risulta dalla planimetria.

La Direzione Lavori si renderà necessarie per avviare all'esecuzione di pali in posizione e/o con dimensioni non conformi alle tolleranze qui stabilite, compresi pali aggiuntivi ed opere di collegamento.

- una pianta della palificata con la posizione planimetrica di tutti i pali, inclusi quelli di prova contrassegnati con numero progressivo;
- un programma cronologico di infissione elaborato in modo da minimizzare gli effetti negativi dell'infissione stessa sulle opere vicine e sui pali già installati.

9.1.6- Infissione

I tipi di battipalo impiegati per l'infissione dei pali sono i seguenti:

- battipalo con maglio a caduta libera;
- battipalo a vapore azione singola;
- battipalo a vapore a doppia azione;
- battipalo diesel;
- vibratore.

La Direzione Lavori si renderà necessarie per avviare all'esecuzione di pali in posizione e/o con dimensioni non conformi alle tolleranze qui stabilite, compresi pali aggiuntivi ed opere di collegamento.

impiego dei battipali

- marca e tipo di battipalo;
- principio di funzionamento del battipalo;
- energia massima di un colpo e relativa possibilità di regolazione;
- numero dei colpi al minuto e relativa possibilità di regolazione;
- efficienza del battipalo;
- caratteristiche del cuscino (materiale, diametro, altezza), costante elastica e il suo coefficiente di restituzione;
- peso della cuffia;
- peso degli eventuali adattatori;
- peso del battipalo.

maglio a caduta libera:

- peso del maglio;
- massima altezza di caduta che si intende utilizzare.

vibratore:

- marca del vibratore;
- peso della morsa vibrante;
- ampiezza e frequenza del vibratore.

Prima di essere infisso, il fusto del palo dovrà essere suddiviso in tratti di 0.5 ml, contrassegnati con vernice di colore contrastante rispetto a quello del palo.

Gli ultimi 2.0 ml - 4.0 ml del palo dovranno essere suddivisi in tratti da 0.1 ml, onde rendere più precisa la rilevazione dei rifiuti nella parte terminale della battitura.

L'arresto della battitura del palo potrà avvenire solo dopo aver raggiunto o la lunghezza minima di progetto o il rifiuto minimo d'infissione.

Nei casi in cui fosse evidenziata l'impossibilità di raggiungere le quote minime di progetto, dovranno essere raccolti tutti gli elementi conoscitivi che consentano la definizione alla Direzione Lavori degli eventuali adeguamenti alle modalità operative. In condizioni geotecniche particolari la Direzione Lavori può richiedere la ribattitura di un palo già infissi per un tratto in genere non inferiore a 0.3÷0.5 ml.

In questo caso si dovranno rilevare i "rifiuti" per ogni 0.1 ml di penetrazione, evidenziando in modo chiaro nei rapporti la tratta di ribattitura.

9.1.7- Controlli e documentazione lavori

/ LQILVLRQH GL RJQL VLQJROR SDOR GRYUJ FRPSRUWDUH OD UHJLVV contraddittorio con la Direzione Lavori, dei seguenti dati:

- identificazione del palo;
- data di costruzione del palo;
- data d'infissione;
- caratteristiche del sistema di infissione;
- rifiuto ogni 0.10 ml negli ultimi 1.0 ml 2.0 ml e ogni 1.0 ml nel tratto precedente;
- profondità raggiunta;
- profondità di progetto;
- rifiuti di eventuale ribattitura;
- risultati delle eventuali prove di controllo richieste dalla Direzione Lavori.

Tale scheda dovrà essere riportata su apposito modello, accettato preventivamente dalla Direzione Lavori, e dovrà essere WUDVPHVVD GDOO¶SSSDOWDWRUH DOOD VWHVVD 'LUH]LRQH /DYRUL FRQ

9.2- Pali battuti

9.2.1- Definizione

Si tratta di pali in c.a. realizzati, senza asportazione alcuna di terreno, previa infissione di un tuboforma provvisorio o permanente costituito da un tubo metallico di adeguato spessore chiuso inferiormente da un tappo provvisorio. Completata l'infissione del tubo forma, dopo aver installato la gabbia d'armatura si procede al getto del conglomerato cementizio estraendo contemporaneamente, se previsto, il tuboforma.

L'installazione della gabbia d'armatura sarà preceduta, e solo dal progetto, dalla formazione di un bulbo di base in conglomerato cementizio realizzato forzando, mediante battitura, il conglomerato cementizio nel terreno.

L'adozione della tipologia di esecuzione sarà conforme a quanto esposto in progetto.

9.2.2- Soggezioni geotecniche e ambientali

L'adozione dei pali battuti è condizionata da una serie di fattori ambientali e geotecnici; quelli che meritano particolare attenzione sono:

- disturbi alle persone provocati dalle vibrazioni e dai rumori causati dall'infissione dei pali;
- danni che l'installazione dei pali può arrecare alle opere vicine a causa delle vibrazioni, degli spostamenti orizzontali e/o verticali del terreno, provocati durante l'infissione;
- danni che l'infissione dei pali può causare ai pali vicini.

'XUDQWH O LQILVLRQH GHL SDOL SURYD OD 'LUH]LRQH /DYRUL SRWUJ vibrazionali di controllo per accertare che l'installazione dei pali infissi non danneggi le proprietà vicine.

Qualora nel corso delle misure vibrazionali risultassero superati i limiti di accettabilità previsti dalle norme DIN 4150, O¶SSSDOWDWRUH GRYUJ VRWWSRUUH DOO DSSURYD]LRQH GHOOD 'LUH]LRQH

È altresì richiesta la presentazione di un programma di lavori in cui sia dettagliatamente esplicitata la successione cronologica di installazione di ciascun palo.

9.2.3- Tolleranze geometriche

Saranno accettate le seguenti tolleranze sull'assetto geometrico del palo:

- sul diametro esterno della cassaforma infissa: $\pm 2\%$;
- deviazione dell'asse del palo rispetto all'asse di progetto: non superiore a 2%;
- errore rispetto alla posizione planimetrica: non superiore al 15% del diametro nominale.

Inoltre la sezione dell'armatura metallica non dovrà risultare inferiore a quella di progetto.

/¶SSSDOWDWRUH q WHQXWD DG HVHJXLUH D VXD HVFOXVLYD FXUeH VSH Direzione Lavori si rendessero necessarie per avviare all'esecuzione di opere di collegamento e/o con dimensioni non conformi alle tolleranze qui stabilite, compresi pali aggiuntivi ed opere di collegamento.

3ULPD GL LQLLDUH O LOILVVLROH VL GRYUj D FXUD HG eRpaiHnHnHnGeHOO

/ 1 \$SSDOWDWRUH HVHFXWULFH GRYUj SUHVHOWDUH

- ### 9.2.5- Infissione

- battipalo con maglio a caduta libera:

- L'infissione può avvenire battendo il tuboforma in sommità oppure sul fondo; in questo ultimo caso essa può avvenire attraverso un mandrino rigido oppure agendo mediante un maglio a caduta libera **sul fondo**.

/TSSSDOWDWRUH GRYUJ IRUQLUH OH VHJXHQLW LQIRUPD|LRQL FRQFHUQ

- marca e tipo di battipalo;
- principio di funzionamento del battipalo;
- energia massima di un colpo e relativa possibilità di regolazione;
- numero dei colpi al minuto e relativa possibilità di regolazione;
- efficienza del battipalo;
- caratteristiche del scuro (materiale, diametro, altezza), la sua costante elastica e il suo coefficiente di restituzione;
- peso della cuffia;
- peso degli eventuali adattatori;
- peso del battipalo.

- peso del maglio;
- massima altezza di caduta che si intende usare.

Gli ultimi 2.0 ml - 4.0 ml del palo dovranno essere suddivisi in tratti da 0.1 ml e rendere più precisa la rilevazione dei rifiuti nella parte terminale della battitura.

Nei casi in cui fosse evidenziata l'impossibilità di raggiungere le quote minime di progetto dovranno essere raccolti tutti gli elementi conoscitivi che consentano la definizione alla Direzione Lavori degli eventuali adeguamenti alle modalità operative.

In questo caso si dovranno rilevare i "rifiuti" per ogni 0.1 ml di penetrazione, evidenziando in modo chiaro nei rapporti la tratta di ribattitura.

9.2.6.1- Posa in opera del conglomerato cementizio

Per la formazione del bulbo di base si adotterà un conglomerato cementizio avente:

- Il getto del fusto del palo si effettuerà evitando segregazioni ed in totale assenza di acqua, introducendo dall'alto piccole quantità di conglomerato cementizio da costiparsi via via per battitura o a pressione; in alternativa è consentito l'uso di conglomerato cementizio "colato".

Per la metodologia "concreto cementizio colato" si adotteranno impasti aventi:

- 06 - PFTE PARK OVEST GEN.CSA.02.0 NORMETEC.DOC

Il conglomerato cementizio colato è di impiego obbligatorio allorché:

- è previsto il tuboforma permanente;
- il terreno circostante il palo sia argilloso non saturo;
- il terreno circostante sia così deformabile da provocare la deformazione della gabbia di armatura durante il costipamento del conglomerato cementizio.

Il conglomerato cementizio dovrà essere confezionato impiegando aggregati di appropriata granulometria previamente approvata dalla Direzione Lavori e dovrà avere la resistenza caratteristica di progetto, risultando comunque di classe non inferiore a 25/30 MPa.

Contemporaneamente alle operazioni di getto del conglomerato cementizio si procederà, se previsto, all'estrazione del tuboforma controllando di mantenere comunque un dislivello minimo tra conglomerato cementizio all'interno del palo e la scarpa del tuboforma tale da evitare l'entrata dell'acqua e/o terreno circostante.

Per una corretta e sistematica identificazione del livello del conglomerato cementizio, il cavo di sostegno della massa batte dovrà essere munito di opportuni e frequenti sostegni.

, Q R J Q L F D V R O ¶ \$ S S D O W D W R U H H V H F X W U L F H G R Y U j I R U Q L U H S U G E T D G L
che si impegna ad adottare.

9.2.6.2- Posa in opera delle armature

Le armature metalliche dovranno soddisfare le prescrizioni delle presenti Norme Tecniche, ed essere conformi al progetto.

Le armature trasversali dei pali saranno costituite da una spirale in tondino esterna ai ferri longitudinali.

Le armature verranno preassemblate fuori opera in "gabbie"; i collegamenti saranno ottenuti con doppia legatura in filo di ferro oppure mediante punti di saldatura elettrica.

Le gabbie di armatura saranno dotate di opportuni distanziatori non metallici atti a garantire la centratura dell'armatura ed copriferro netto minimo di 5 cm.

Si richiede l'adozione di rotelle cilindriche in conglomerato cementizio con perno in tondino fissato ai ferri verticali.

I centratori saranno posti a gruppi di 3 regolarmente distribuiti sul perimetro e con spaziatura verticale di 300 cm.

Non si ammette la distribuzione delle barre verticali su doppio strato; l'intervallo netto minimo tra barra e barra, misurato lungo la circonferenza che ne unisce i centri, non dovrà in alcun caso essere inferiore a 7.5 cm con aggregati inferiori a 2.0 mm, a 10 cm con aggregati di diametro superiore.

Le gabbie di armatura dovranno essere perfettamente pulite ed esenti da ruggine, messe in opera prima dell'inizio del getto e mantenute in posto sostenendole dall'alto, evitando in ogni caso appoggiarle sul conglomerato cementizio già in opera o sul fondo del foro.

La posa della gabbia all'interno del tuboforma potrà aver luogo solo dopo aver accertato l'assenza dell'acqua e/o terreno all'interno dello stesso.

Qualora all'interno del tuboforma si dovesse riscontrare la presenza di terreno soffice o di infiltrazioni di acqua, la costruzione del palo dovrà essere interrotta previo riempimento con conglomerato cementizio magro; tale palo sarà successivamente sostituito su prescrizione della Direzione Lavori. R Q H / D Y R U L D V S H V H G H O O ¶ \$ S S D O W D W R U H G D X Q / ¶ \$ S S D O W D W R U H G R Y U j L Q R O W U H D G R W W D U H J O L R S S R U W X Q L S U R Y Y
l'esecuzione del fusto; a getto terminato si dovrà comunque registrare la variazione della quota della testa dei ferri di armatura.

9.2.7- Controlli e documentazione dei lavori

/ ¶ \$ S S D O W D W R U H D V X D F X U D H V S H V H V R W W R L O F R Q W U R O O R G H O O D

prove di carico attutite su cubetti di conglomerato cementizio in modo conforme a quanto prescritto dalle presenti Norme Tecniche ed alle preventive richieste della Direzione Lavori.

/ H V H F X j L R Q H G L R J Q L V L Q J R O R S D O R V D U j G R F X p a l t Q W e D i v e n t r a d i c o n t r o l l o W H C

la Direzione Lavori, di una apposita scheda sulla quale si registreranno i dati seguenti:

- identificazione del palo;
- geometria della cassaforma;
- tipo di tappo impiegato;
- caratteristiche del sistema di infissione;
- rifiuto ogni 0.1 ml negli ultimi 1 ml 2 ml e per ogni metro nel tratto precedente;
- rifiuti di eventuale ribattitura;
- data del getto;
- quantità di conglomerato cementizio posta in opera nella formazione dell'eventuale bulbo e del fusto;
- misura dell'abbassamento al cono di Abrams ("slump"), rapporto acqua/cemento;
- numero dei prelievi per il controllo della resistenza a compressione e valori della stessa;
- lunghezza totale del palo: quote fondo e testa palo;
- geometria della gabbia d'armatura;
- registrazione delle eventuali misure vibrazionali.

Limitatamente ai pali eseguiti con conglomerato cementizio costipato si provvederà, nell'ambito dei primi 10 pali e in seguito un palo ogni 20 eseguiti, al rilievo degli assorbimenti parziali ogni 1.0 ml.

La scheda di registrazione dovrà essere riportata su apposito modello, accettato preventivamente dalla Direzione Lavori.

G R Y U j H V V H U H W U D V P H V D G D O O ¶ \$ S S D O W D W R U H D O O D V W H V D ' L U H j L F

9.3- Micropali

9.3.1- Definizione, classificazione e campi di applicazione

Si definiscono micropali i pali trivellati di fondazione aventi diametro inferiore a 250 mm con fusto costituito da malta o p di cemento gettata in opera e da idonea armatura di acciaio.

Modalità ammesse per la formazione del fusto:

tipo a): riempimento a gravità;

tipo b): riempimento a bassa pressione;

tipo c): iniezione ripetuta ad alta pressione.

Tali modalità sono da applicare rispettivamente:

- tipo a) per micropali eseguiti in roccia o terreni coesivi molto compatti il cui modulo di deformazione a breve termine superi orientativamente i 200 MPa;
 - tipo b) e c) per micropali eseguiti in terreni di qualunque natura, caratterizzati da un modulo di deformazione a breve termine sensibilmente inferiore a 200 MPa.
- In particolare la modalità tipo c) è da eseguire in terreni fortemente eterogenei e per conseguire capacità portanti elevate (non inferiore a 300 kN) anche in terreni poco addensati.

9.3.2- Soggezioni geotecniche e idrogeologiche

Le tecniche di perforazione e le modalità di getto dovranno essere definite in relazione alla natura dei materiali da attraversare e delle caratteristiche idrogeologiche locali.

La scelta delle attrezzature di perforazione ed i principali dettagli esecutivi dovranno essere messi a

costruzione dei micropali.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

9.3.3- Tolleranze geometriche

Le tolleranze ammesse sono le seguenti:

- la posizione planimetrica non dovrà discostarsi da quella di progetto più di 5 cm, salvo diverse indicazioni della Direzione Lavori;
- la deviazione dell'asse del micropalo rispetto all'asse di progetto dovrà essere maggiore del 2%;
- la sezione dell'armatura metallica non dovrà risultare inferiore a quella di progetto;
- il diametro dell'utensile di perforazione dovrà risultare non inferiore al diametro di perforazione di progetto.

Ogni micropalo che risultasse non conforme alle tolleranze qui stabilite, salvo diversa prescrizione della Direzione Lavori,

mediante appositi picchetti sistemati in corrispondenza dell'asse di ciascun palo.

Su ciascun picchetto dovrà essere riportato il numero progressivo del micropalo quale risultante dalla

tutti i micropali, inclusi quelli di prova, contrassegnati con numero progressivo.

La perforazione, eseguita mediante rotazione o rotopercolazione in materie di qualsiasi natura e consistenza (inclusi murature

calcestruzzi, trovanti e roccia dura), anche in presenza d'acqua, deve essere in generale condotta con modalità e utensili

consentire la regolarità delle successive operazioni di getto; in particolare dovrà essere minimizzato il disturbo del terreno

nell'intorno del foro.

Il tipo b) necessita che la perforazione sia eseguita con posa di rivestimento provvisorio per tutta la

Per i tipi a) e c) la perforazione potrà essere eseguita con o senza rivestimento provvisorio, a secco o con circolazione di

o di fango di cemento e bentonite, in funzione dell'attitudine delle formazioni attraversate a mantenere le pareti del foro

e previa approvazione della Direzione Lavori.

Il fango di cemento e bentonite sarà confezionato adottando i seguenti rapporti in peso:

- bentonite/acqua: 0.050.08;

- cemento/acqua: 0.180.23.

In ogni caso la perforazione si svolge in terreni con strati o frazioni incoerenti (sabbie, sabbie e limi) non dovrà

essere eseguita con circolazione di aria per evitare il violento emungimento della falda a seguito dell'effetto elettrolitico ed

conseguente dilavamento del terreno.

A termine della perforazione il foro dovrà essere accuratamente sgombrato dai detriti azionando il fluido di circolazione o

l'utensile asportatore, senza operare con l'utensile disagregatore. Il materiale di risulta dovrà essere portato a riva e

trattato i fanghi secondo le leggi vigenti.

L'ordine di esecuzione dei pali nell'ambito di ciascun gruppo dovrà assicurare la non interferenza delle perforazioni con for

corso di iniezione o in attesa di riempimento, ove occorra anche spostare le perforazioni su gruppi contigui prima di ultimare

la perforazione dei micropali del gruppo in lavorazione.

Le armature metalliche dovranno soddisfare le prescrizioni di cui al presente articolo e saranno ancorate a tutta la

lunghezza del micropalo.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

La mancata presentazione della documentazione preliminare comporta la non autorizzazione all'inizio della esecuzione dei

lavori, né verranno accettate eventuali lavorazioni svolte prima dell'approvazione delle modalità esecutive.

9.3.6.1- Armatura con barre di acciaio per c.a.

Si useranno barre longitudinali ad aderenza migliorata e spirale di tondino liscio, aventi le caratteristiche delle barre presenti nelle Tabelle Tecniche; saranno assemblate in gabbie da calare nel foro al termine della perforazione; la giunzione tra i vari elementi della gabbia sarà ottenuta mediante legature; tra una gabbia e la successiva (in caso di pali di profondità eccedente le lunghezze commerciali delle barre) la giunzione avverrà per saldatura delle barre longitudinali corrispondenti.

Quando previsto dal progetto si potranno adottare micropali armati con un'unica barra senza spirale. In ogni caso le armature saranno corredate da distanziatori non metallici (blocchi di malta o elementi di materia plastica) idonei ad assicurare un copriferro minimo di 1.5 cm disposti a intervalli longitudinali non superiore a 2.5 ml.

9.3.6.2- Armature tubolari

Si useranno tubi di acciaio S 355 senza saldatura longitudinale deputi per costruzioni meccaniche.

Le giunzioni tra i diversi spezzoni di tubo dovranno essere ottenute mediante manicotti filettati.

Nel caso i tubi di armatura siano anche dotati di valvole per l'iniezione, essi dovranno essere scovolati internamente dopo l'esecuzione dei fori di uscita della malta allo scopo di asportare le sbavature lasciate dal trapano.

Le valvole saranno costituite da manicotti di gomma di spessore minimo 3.5 mm, aderenti al tubo e mantenuti in posto mediante anelli in fili d'acciaio (diametro 4 mm) saldati al tubo in corrispondenza dei bordi del manicotto.

La valvola più bassa sarà posta subito sopra il fondello che occlude la base del tubo.

Anche le armature tubolari dovranno essere dotate di distanziatori non metallici per assicurare un copriferro minimo di 1.5 cm, posizionati di preferenza sui manicotti di giunzione.

9.3.7- Formazione del fusto del micropalo

La formazione del fusto dovrà iniziare in una fase immediatamente successiva alla perforazione di ciascun palo.

In caso contrario la perforatrice resterà in posizione fino alla successiva ripresa del lavoro e provvederà quindi alla pulizia del perforo subito prima che inizino le operazioni di posa delle armature e di getto della malta.

In ogni caso non dovrà trascorrere più di un'ora il termine della perforazione e l'inizio del getto della malta.

Fanno eccezione solo i micropali perforati interamente in roccia, senza presenza di franamenti e di acqua nel perforo.

Viene inoltre precisata la necessità assoluta che la scapitozzatura delle teste dei pali sia eseguita sino alla completa eliminazione di tutti i tratti in cui le caratteristiche del micropalo non rispondono a quelle previste.

, Q W D O F D V R q R Q H U H G H O O ¶ \$ S S D O W D W R U H S U R F H G H U H D O U L S U L V W L C

9.3.7.1- Riempimento a gravità

Il riempimento del perforo, dopo la posa delle armature, dovrà avvenire tramite un tubo di alimentazione disceso fino a 10÷15 cm dal fondo e dotato superiormente di un imbuto o tramoggia di carico.

Il riempimento sarà proseguito fino a che la malta immessa risalga in superficie scevra di inclusioni e miscelazioni con il fluido di perforazione.

Si attenderà per accertare la necessità o meno di rabbocchi e si potrà quindi estrarre il tubo di convogliamento allorché il foro sarà intasato e stagnato.

Eventuali rabbocchi da eseguire prima di raggiungere tale situazione vanno praticati esclusivamente tramite il tubo di convogliamento.

Nel caso l'armatura sia tubolare, essa si potrà usare come tubo di convogliamento solo se il diametro interno non supera 50 mm; in caso contrario si dovrà ricorrere ad un tubo di convogliamento separato, dotato di otturatore posizionato alla base del tubo di armatura del palo.

9.3.7.2- Riempimento a bassa pressione

Il foro dovrà essere interamente rivestito; la posa della malta avverrà in un primo momento entro il rivestimento provvisorio tramite un tubo di convogliamento come descritto al punto precedente.

Successivamente si applicherà al rivestimento una idonea testa a tenuta all'acqua ad aria in pressione (0.5÷6 MPa) mentre si solleverà gradualmente il rivestimento fino alla sua prima giunzione.

Si smonterà allora la sezione superiore del rivestimento e si applicherà la testa di pressione alla parte rimasta, nel terreno, previo rabboccamento dall'alto per riportare a livello la malta.

Si procederà analogamente per le sezioni successive fino a completare l'estrazione del rivestimento.

In relazione alla natura del terreno potrà essere sconsigliabile applicare la pressione di iniezione di 5 - 6 ml di rivestimento da estrarre per evitare la fratturazione idraulica degli strati superficiali.

9.3.7.3- Iniezione ripetuta ad alta pressione

Le fasi della posa in opera saranno le seguenti:

- riempimento della cavità anulare compresa all'interno a valvole e le pareti del perforo, ottenuta alimentando con apposito condotto di iniezione e otturatore semplice la valvola più bassa finché la malta risale fino alla bocca del foro;
- lavaggio con acqua all'interno del tubo;
- avvenuta la presa della malta precedentemente posta in opera, si inietteranno, valvola per valvola, volumi di malta non eccedenti il sestuplo del volume del perforo senza superare durante l'iniezione la pressione corrispondente alla fratturazione idraulica del terreno ("claquage")
- lavaggio con acqua all'interno del tubo;
- avvenuta la presa della malta precedentemente iniettata, si ripeterà l'iniezione in pressione limitatamente alle valvole per le quali:
 - il volume iniettato non abbia raggiunto il limite predetto a causa della fratturazione idraulica del terreno;
 - le pressioni residue di iniezione, misurate a bocca foro al raggiungimento del limite volumetrico, non superino 0.7 MPa.

MPa.

Al termine delle iniezioni si riempirà a gravità l'interno del tubo.

Le attrezzature per iniezione dovranno essere munite di apparecchio "contacolpi" al fine di verificare il numero di mandate necessarie per una corretta formazione del bulbo.

9.3.7.4- Caratteristiche delle malte e paste cementizie da impiegare per la formazione dei micropali

Per la metodologia "conglomerato cementizio colato" si adotteranno impasti aventi:

- rapporto acqua/cemento: a/c = 0.5
- classe di resistenza: non inferiore a 25/30 MPa.

L'aggregato dovrà essere costituito:

- da sabbia fine lavata, per le malte dei micropali riempiti a gravità;
- da ceneri volanti o polverino di calcare, totalmente passanti al vaglio da 0.075 mm, per le paste dei micropali formati mediante iniezione in pressione.

Per garantire la resistenza richiesta e la necessaria lavorabilità e stabilità dell'impasto dovranno essere adottati i seguenti dosaggi minimi:

- per le malte, 600 kg di cemento 32.5 o 32.5R tipo II per metro cubo di impasto, in condizioni di non aggressività del terreno o dell'acqua; in caso di condizioni di aggressività cemento 32.5 o 32.5R tipo III o IV;
- per le paste, 900 kg di cemento 32.5 o 32.5R tipo II per metro cubo di impasto, in condizioni di non aggressività del terreno o dell'acqua; in caso di condizioni di aggressività cemento 32.5 o 32.5R tipo III o IV.

In presenza di particolari condizioni operative ed ambientali, si dovrà fare uso di cementi tipo 42.5 o 42.5R del tipo consono all'aggressività ambientale rilevata.

Per una corretta posa in opera si potranno anche aggiungere superfluidificanti non aeranti ed eventualmente bentonite quest'ultima in misura non superiore al 4% in peso del cemento.

In presenza di acque di falda che possono sortire effetti dilavanti si potrà impiegare, previa autorizzazione della Direzione Lavori, un additivo ad attività pozzolanica con effetto dilavante non tossico, non nocivo, non inquinante.

L'impiego di additivi comporterà la riduzione dell'acqua di impasto nelle quantità indicate dal produttore degli additivi stessi.

9.3.8- Controlli

Il controllo della profondità dei perfori, rispetto all'quota dei piani di imposta delle strutture di fondazione in calcestruzzo armato, verrà effettuato in doppio modo:

- a) in base alla lunghezza delle aste di perforazione immerse nel foro al termine della perforazione, con l'utensile appoggiato sul fondo;
- b) in base alla lunghezza dell'armatura.

La differenza tra le due misure dovrà risultare non superiore a 0.10 ml; in caso contrario occorrerà procedere alla pulizia del fondo del foro asportandone i detriti accumulatisi, dopo aver estratto l'armatura.

L'accettazione delle armature verrà effettuata:

- nel caso di armature in barre longitudinali ad aderenza migliorata, in base alla rispondenza al progetto dei vari diametri nominali e delle lunghezze;
- nel caso di armature a tubo di acciaio, in base alle lunghezze nominali e allo spessore dei tubi previsti in progetto.

In corso di iniezione si preleverà un campione di miscela per ogni micropalo, sul quale si determinerà il peso specifico mediante la bilancia descritta successivamente e la decantazione (bleeding) effettuata graduata di diametro non inferiore a 30 mm.

Il peso specifico dovrà risultare pari ad almeno il 90% di quello teorico, calcolato assumendo 3 g/cmc il peso specifico del cemento e 2.65 g/cmc quello degli aggregati, nell'ipotesi che venga inclusa aria.

Nelle prove di decantazione, l'acqua separata in 24 ore non dovrà superare il 3% in volume.

Con il campione di miscela saranno altresì confezionati cubetti di 7 o 10 cm di lato, da sottoporre a prove di resistenza cubica a compressione nella misura di almeno una prova per ogni micropalo.

Per i micropali riempiti a gravità, la frequenza dei prelievi sarà pari ad 1 ogni 10 pali, o frazione.

Le modalità di prova dovranno essere conformi alle normative vigenti ed alle preventive richieste dalla Direzione Lavori.

9.3.8.1- Misure del peso specifico

Si userà di regola una bilancia (pesa di Baroid) che consiste in un'asta graduata in gr/litri imperniata al basamento e munita a estremo di contrappeso ed all'altro di un contenitore.

Quest'ultima volta riempito sarà chiuso con un coperchio forato; si garantirà il completo riempimento del contenitore facendo in modo che della miscela fuoriesca dal foro.

Successivamente si avrà cura di pulire l'esterno del contenitore e del coperchio. Si apposterà il contenitore sulla asta finché questa assumerà una posizione orizzontale, individuata dalla bolla della livella montata sull'asta.

In tale posizione si leggerà direttamente sull'asta il peso di volume racchiuso nel contenitore.

Per la taratura si riempirà il contenitore di acqua distillata controllando che il peso di volume indicato dal cursore corrisponda a 1000 gr/litri; in caso contrario si toglieranno o aggiungeranno dei pallini di piombo nel corpo del contrappeso.

L'approssimazione delle misure dovrà essere di ± 5 gr/litri.

9.3.9- Documentazione dei lavori

/ HVHFXJLRQH GL RJQL VLQJROR PLFURSDOR VDUj GRFXPHQWDWD PH
contraddittorio con la Direzione Lavori di una apposita scheda sulla quale si registreranno i dati seguenti:

- identificazione del micropalo;

- data di inizio perforazione e termine del getto (o iniezione);
- profondità effettiva raggiunta dalla perforazione (detta "A");
- profondità del foro all'atto della posa dell'armatura (detta "B");
- assorbimento tale effettivo di miscela di iniezione;
- per i micropali formati mediante iniezione ripetuta ad alta pressione, pressioni residue minime e quantità complessive iniettate per ogni fase di iniezione ad alta pressione;
- risultati delle misure di peso di volume, decantazione (acqua separata) e classe di resistenza a compressione.

La scheda di registrazione dovrà essere riportata su apposito modello, accettato preventivamente dalla Direzione Lavori, GRYUJ HVVHUH WUDVPHVVD GD OOD VWHVVD 'LUHJLF

9.4 - Pali trivellati di medio e grande diametro

9.4.1- Definizione

Si definiscono pali trivellati quelli ottenuti per asportazione del terreno e sua sostituzione con conglomerato cementizio ar mediante perforazione a rotazione o rotoperussione, eseguiti in materiali di qualsiasi natura e consistenza (inclusi murature, calcestruzzi, trovanti e roccia dura), anche in presenza di acqua e/o in alveo con acqua fluente.

Il Superficie Superficie di controllo di qualità dei fanghi bentonitici; il materiale di risulta dovrà essere sistematicamente portato alla discarica, previo trattamento dei fanghi bentonitici, nel caso d'uso, secondo quanto previsto dalla legislazione vigente.

9.4.2- Soggezioni geotecniche e idrogeologiche

Le tecniche di perforazione devono essere le più adatte in relazione alla natura del terreno attraversato; in particolare:

- la perforazione "a secco" senza rivestimento è ammessa in terreni uniformemente argillosi dove può essere eseguita senza alcun ingresso di acqua nel foro;
- la perforazione a fango non è consigliabile in terreni molto aperti senza frazioni fini. Durante la perforazione occorrerà tener conto della presenza di non peggiorare le caratteristiche meccaniche del terreno circostante il palo; dovranno quindi essere minimizzati:
- il rammollimento degli strati coesivi;
- la diminuzione di densità relativa degli strati incoerenti;
- la diminuzione delle tensioni orizzontali efficaci proprie dello stato naturale;
- la riduzione dell'aderenza al terreno causata da un improprio impiego di fanghi.

La scelta delle attrezzature di perforazione ed i principali dettagli esecutivi dovranno essere messi a punto, a cura e spese della Direzione Lavori, GHOOJSSDOWDWRUH PHGLDQWH O HVHFXJLRQH GL SHUIRUDJLRQL GL costruzione dei pali di progetto.

9.4.3- Tolleranze geometriche

La posizione planimetrica dei pali non dovrà discostarsi da quella di progetto più del 5% del diametro nominale del palo salvo diversa indicazione della Direzione Lavori.

La verticalità dovrà essere assicurata con tolleranza del 2%.

Le tolleranze sul diametro nominale D, verificate in base ai volumi di conglomerato cementizio assorbito rilevate con la frequenza indicata successivamente sono le seguenti:

- per ciascun palo, in base all'assorbimento complessivo, si ammette uno scostamento dal diametro nominale compreso tra «-0.01 D» e «+0.1 D»;
- per ciascuna sezione dei pali posti a misure dell'assorbimento dose per dose, si ammette uno scostamento dal diametro nominale compreso tra «-0.01 D» e «+0.1 D».

Le tolleranze di cui sopra dovranno essere rispettate per tutti i pali che a giudizio della Direzione Lavori si rendessero necessarie per ovviare all'esecuzione di pali in posizione e/o con dimensioni non conformi alle tolleranze qui stabilite, compresi pali aggiuntivi ed opere di collegamento.

9.4.4- Tracciamento

PULPD GL LQLJLDUH OD SHUIRUDJLRQH D FXUD H VSHVH GHOOJSSDOWDWRUH apposti picchetti sistemati in corrispondenza dell'asse di ciascun palo.

Su ciascun picchetto dovrà essere riportato il numero progressivo del palo quale risulta dalla pianta della palificata.

7DOH SLDQWD UHGDWWD H SUHVHQWDWD DOOD 'LUHJLRQH /DYI quali GDOO di prova contrassegnati con numero progressivo.

Se considerato necessario dalla Direzione Lavori, in corrispondenza di ciascun palo sarà posto in opera un avampozzo provvisorio di lamiera d'acciaio con funzioni di guida dell'utensile, di riferimento per la posizione planaltimetrica della sommità del palo e difesa dall'erosione del terreno ad opera del liquido eventualmente presente nel foro.

Esternamente all'avampozzo saranno installati riferimenti atti a permettere il controllo della sua posizione planimetrica durante la perforazione.

9.4.5- Perforazione

9.4.5.1- Attrezzature

La potenza e la capacità operativa delle attrezzature dovranno in ogni caso essere adeguate alla consistenza del terreno attraversato ed alle dimensioni dei pali da eseguire nei tempi previsti.

Marcature disposte ad intervalli regolari (1÷2 ml) sugli organi di manovra degli utensili di scavo dovranno consentire il rapido apprezzamento della profondità alla quale gli utensili stanno operando.

La verticalità delle aste di guida rigide dovrà essere controllata da un indicatore a nastro sulle stesse.

9.4.5.2- Perforazione a secco senza rivestimento

È ammessa esclusivamente nei terreni coesivi di media od elevata consistenza (coesione non drenata non inferiore a 0.03 MPa) e assenti da intercalazioni incoerenti e non interessate da falde che possano causare ingresso di acqua nel foro.

Si possono utilizzare attrezzi ad elica in due versioni:

- elica continua cilindrica, gradualmente infissa nel terreno con moto rotatorio, fino alla profondità della base del palo. I detriti vengono in parte portati a giorno dalla rotazione dell'elica, in parte vi aderiscono e sono estratti insieme ad essa alla fine della perforazione.
- elica a poche spire, a profilo conico, infissa nel terreno tramite un'asta rigida che le imprime poche rotazioni e quindi la riporta in superficie per scaricare i detriti accumulatisi sulle spire.

9.4.5.3- Perforazione con impiego di tubazione di rivestimento provvisoria

La tubazione sarà costituita da tubi di acciaio, di diametro esterno pari al diametro nominale del palo, in spezzoni lunghi 2.0÷2.5 ml connessi tra loro mediante manicotti esterni filettati o innesti speciali a baionetta, con risalti interni raccordati di spessore non superiore al 2% del diametro nominale.

L'infissione della tubazione di rivestimento sarà ottenuta, imprimendole un movimento rototraslatorio mediante una morsa azionata da comandi oleodinamici, oppure applicandole in sommità un vibratore di adeguata potenza.

In questo secondo caso la tubazione potrà essere suddivisa in spezzoni più lunghi o anche essere costituita da un unico pezzo di lunghezza pari alla profondità del palo.

L'infissione con vibratore sarà adottata in terreni poco o mediamente addensati, privi di elementi grossolani e prevalentemente non coesivi.

È ammessa la giunzione per saldatura degli spezzoni purché non risultino varchi nel tubo che possano dar luogo all'ingresso d'acqua nel terreno.

La perforazione all'interno dei tubi di rivestimento potrà essere eseguita mediante:

- benna automatica con comando a fune o azionata elettricamente
- secchione (buchtet) manovrato da un'asta rigida o telescopica

ed in entrambi i casi si dovrà conseguire la disaggregazione del terreno e la estrazione dei detriti dal foro.

In terreni sabbiosi si potrà fare ricorso anche ad utensili di tipo rotanti con risalita dei detriti per trascinamento ad opera di una corrente ascendente di acqua.

Nel caso di presenza di falda, il foro dovrà essere costantemente tenuto pieno d'acqua (o eventualmente di fango, bentonitico) con un livello non inferiore a quello della piezometrica della falda.

In generale la perforazione non dovrà essere approfondita al disotto della scarpa del tubo di rivestimento.

9.4.5.4- Perforazione in presenza di fango bentonitico

Il fango bentonitico dovrà essere preparato e controllato seguendo le modalità descritte successivamente.

La perforazione sarà eseguita mediante secchione azionato da asta rigida o telescopica oppure mediante benna dotata di viti superiori di centramento e guida.

In entrambi i casi il corpo dell'utensile dovrà lasciare uno spazio anulare tra esso e la parete del foro di ampiezza sufficiente ad evitare "effetti pistone" allorché l'utensile viene sollevato.

Gli utensili di perforazione dovranno avere conformazione tale da non lasciare sul fondo detriti smossi o zone di terreno rimaneggiato.

Il secchione dovrà essere provvisto delle aperture per la fuoriuscita del fango all'atto dell'estrazione.

Il livello del fango nel foro dovrà essere in ogni caso più alto della massima quota piezometrica delle falde presenti nel terreno lungo la perforazione.

Il franco dovrà risultare di norma non inferiore a 1.00 ml e non dovrà scendere al di sotto di 0.60 ml all'atto dell'estrazione dell'utensile dal foro; a tale scopo si potrà disporre di una piccola capacità accanto al perforo, direttamente connessa alla sua sommità con corto canale.

La distanza minima fra due perforazioni attigue in corso, appena ultimate o in corso di getto, dovrà essere tale da impedire pericolosi fenomeni di interazione e comunque non inferiore ai 5 diametri.

Il materiale portato in superficie dovrà essere sistematicamente portato a scarica.

Qualora in fase di completamento della perforazione fosse accertata l'impossibilità di eseguire rapidamente il getto (sotto vuoto, notturna, mancato trasporto del conglomerato cementizio etc.), sarà necessario interrompere la perforazione alcuni metri prima ed ultimare solo nell'imminenza del getto.

9.4.5.5- Attraversamento di trovanti e/o formazioni rocciose

Nel caso di presenza nel terreno di trovanti lapidei, non estraibili con i normali metodi di scavo, o di strati rocciosi o cementati e per conseguire una adeguata immorsatura del palo nei substrati rocciosi di base, si farà ricorso all'impiego di scalpelli frangiroccia azionati a percussione, di peso e forma adeguati.

In alternativa, ed in relazione alla natura dei materiali attraversati, potranno essere impiegate speciali attrezzature a fresa.

L'uso di queste attrezzature dovrà essere frequentemente alternato a quello della secchione, che hanno il compito di estrarre dal foro i materiali di risulta.

9.4.5.6- Controlli

La Direzione Lavori controllerà in fase di esecuzione del perforo la rispondenza delle stratigrafie di progetto con quelle effettivamente.

In presenza di eventuali discordanze o nel caso che alla base del palo si rinvenga un terreno molto più compressibile e/o molto

meno resistente del previsto, o comunque altre anomalie, dovranno essere raccolti tutti gli elementi conoscitivi che consentano alla Direzione Lavori la definizione degli eventuali adeguamenti delle modalità operative.

Alla fine della perforazione si misurerà, in contraddittorio con la Direzione Lavori, rispetto alla quota di sottopinto, la profondità del perforo con uno scandaglio; l'operazione verrà effettuata anche all'inizio ed al termine di eventuali interruzioni prolungate della lavorazione in corrispondenza dei turni di riposo o per altri motivi.

9.4.6- Armature metalliche

Le armature metalliche dovranno soddisfare le prescrizioni delle norme Tecniche ed essere conformi al progetto.

Le armature trasversali dei pali saranno costituite da una spirale in tondino esterna ai ferri longitudinali.

Le armature verranno preassemblate fuori opera in "gabbie"; i collegamenti saranno ottenuti con doppia legatura in filo di ferro oppure mediante punti di saldatura elettrica.

Le gabbie di armatura saranno dotate di opportuni distanziatori non metallici atti a garantire la centratura dell'armatura ed un copriferro netto minimo rispetto alla parete di lavoro di 6 cm.

Si richiede l'adozione di rotelle cilindriche in conglomerato cementizio (diametro 12÷15 cm e lunghezza non inferiore a 6 cm) con perno in tondino fissato a due ferri verticali contigui.

I centratori saranno posti a gruppi di 3÷4, regolarmente distribuiti sul perimetro e con spaziatura verticale di 3÷4 ml.

Gli assi dei ferri verticali saranno disposti su una circonferenza con diametro di 15 cm inferiore a quello nominale dei pali; potranno ridursi a 12 cm per barre verticali di diametro inferiore a 18 mm.

Non si ammette la distribuzione delle barre verticali su doppio strato; l'intervallo netto minimo tra barra e barra, misurato lungo la circonferenza che ne unisce i centri, non dovrà in alcun caso essere inferiore a 7.5 cm con aggregati di diametro superiore a 10 cm con aggregati di diametro superiore.

Le gabbie di armatura dovranno essere perfettamente pulite ed esenti da ruggine, messe in opera prima dell'inizio del getto e mantenute in posto sostenendole dall'alto, evitando in ogni caso appoggiarle sul conglomerato cementizio già in opera o sul fondo del foro.

La Direzione Lavori avrà cura e spese, nel 5% del numero totale dei pali di diametro non inferiore a 700 mm con un minimo di 2 pali, due o tre tubi estesi a tutta la lunghezza del palo, solidarizzati alla gabbia di armatura.

9.4.7- Formazione del fusto del palo

9.4.7.1- Preparazione e trasporto del conglomerato cementizio

Il conglomerato cementizio sarà confezionato da apposita centrale di preparazione atta al dosaggio a peso dei componenti.

Si impiegheranno almeno tre classi di aggregati; le classi saranno proporzionate in modo da ottenere una curva granulometrica che soddisfi il criterio della massima densità (curva di Fuller).

La dimensione massima degli aggregati dovrà essere inferiore al valore minimo di interspazio fra le armature e comunque non superiore a 40 mm.

Il conglomerato cementizio dovrà avere la classe di resistenza prevista in progetto e comunque non dovrà risultare di classe inferiore a 25/30 MPa.

Il rapporto acqua/cemento non dovrà superare il valore di 0.5 nella condizione di aggregato saturo a superficie asciutta.

La lavorabilità dovrà essere tale da dare uno "slump" al cono di ABRAMS compreso fra 16 e 18 cm; per le modalità da seguire nello "slump test" per la determinazione dell'abbassamento fare riferimento a quanto prescritto successivamente.

Per soddisfare entrambi questi requisiti potrà essere aggiunto all'impasto un idoneo additivo fluidificante non aerante.

È ammesso altresì l'uso di ritardanti di presa o di fluidificanti con effetto ritardante.

La Direzione Lavori avrà cura e spese, nel 5% del numero totale dei pali di diametro non inferiore a 700 mm con un minimo di 2 pali, due o tre tubi estesi a tutta la lunghezza del palo, solidarizzati alla gabbia di armatura.

I mezzi di trasporto dovranno essere tali da evitare segregazione dei componenti.

Il conglomerato cementizio dovrà essere confezionato e trasportato con un ritmo tale da consentire di colare il getto in ciascun palo senza soluzione di continuità e nel più breve tempo possibile; in ogni caso ciascun getto dovrà venire alimentato con una cadenza effettiva, inclusi tutti i tempi morti, non inferiore a 15 mc/h per pali di diametro non superiore a 600 mm e di 20 mc/h per pali di diametro non inferiore a 800 mm.

La centrale di confezionamento dovrà quindi consentire la erogazione nell'unità di tempo di volumi di conglomerato cementizio almeno doppi di quelli risultanti dal più oneroso dei limiti sopraindicati.

Per i pali trivellati in presenza di acqua di falda, potrà essere prevista la posa in opera di idonea controcamicia o di lamier adeguato spessore per il contenimento del getto.

9.4.7.2- Posa in opera del conglomerato cementizio

Il getto del conglomerato cementizio avverrà impiegando il tubo di convogliamento.

Esso sarà costituito da sezioni non più lunghe di 2.50 ml di un tubo in acciaio avente diametro interno di 250 mm.

L'interno del tubo dovrà essere pulito, privo di irregolarità e stato.

Il tubo sarà provvisto, all'estremità superiore, di una tramoggia di carico avente una capacità di 0.4÷0.6 mc e mantenuto sospeso da un mezzo di sollevamento.

Prima di installare il tubo di convogliamento sarà eseguita una ulteriore misura del fondo.

Per pali trivellati in presenza di acqua di falda o impiegando fango bentonitico, il tubo di convogliamento sarà posto in opera arrestando il suo piede a 30÷60 cm dal fondo della perforazione; prima di iniziare il getto si disporrà entro il tubo, in prossimità del suo raccordo con la tramoggia, un tappo formato da una palla di malta plastica oppure da uno strato di 30 cm di spessore di vermiculite granulare o palline di polistirolo galleggianti sul liquido, oppure ancora da un pallone di plastica.

All'inizio del getto si dovrà disporre di un volume di conglomerato cementizio pari a quello del tubo di convogliamento e di almeno 3.0 o 4.0 ml di palo.

Il tubo di convogliamento sarà accorciato per tratti successivi nel corso del getto, sempre conservando una versione minima nel conglomerato cementizio di 2.5 ml e massima di 6.0 ml.

Per pali trivellati a secco non occorre alcun tappo alla sommità del tubo di getto.

Viene inoltre precisata la necessità assoluta che la scapitozzatura delle teste dei pali sia completa sino alla completa eliminazione di tutti i tratti in cui le caratteristiche del palo non rispondono a quelle previste.

, Q W D O F D V R q R Q H U H G H O O ¶ \$ S S D O W D W R U H S U R F H G H U H D O U L S U L V W L C

9.4.7.3- Controlli

/ ¶ Spaltatore, a sua cura e spese, sotto il controllo della Direzione Lavori, dovrà provvedere alla esecuzione di:

- una analisi granulometrica ogni 500 mc di inerte impiegato;
- una serie di prove di carico a rottura su provini di conglomerato cementizio prelevato e modalità conformi a quanto prescritto nelle presenti Norme Tecniche e inoltre quando richiesto dalla Direzione Lavori;
- una prova con il cono Abrams per ogni betoniera o 8 mc di conglomerato cementizio impiegato (abbassamento al cono ABRAMS UNI 9418/89);
- il rilievo della quantità di conglomerato cementizio impiegato per ogni palo.

Il rilievo dose per dose (dose = autobetoniera) dell'assorbimento di conglomerato cementizio e del livello raggiunto dallo stesso entro il foro in corso di getto sarà fatto impiegando uno scandaglio a base piatta su almeno i primi 10 pali e sul 10% dei pali successivi.

In base a questo rilievo potrà essere ricostituito l'andamento del diametro medio effettivo lungo il palo (profilo di getto).

9.4.8- Documentazione dei lavori

/ H V H F X J L R Q H G L R J Q L V L Q J R O R S D O R G R Y U J F R P S R U W D U H O D U H J L V V

contraddittorio con la Direzione Lavori, dei seguenti dati:

- identificazione del palo;
- data di inizio perforazione e di fine getto;
- risultati dei controlli eseguiti sul fango eventualmente usato per la perforazione;
- profondità effettiva raggiunta dalla perforazione;
- profondità del fondo foro prima della posa del tubo getto;
- "slumps" del conglomerato cementizio (UNI 9418/89);
- assorbimento totale effettivo del conglomerato cementizio e volume teorico del palo;
- "profilo di getto" ove richiesto;
- risultati delle prove di rottura a compressione semplice.

Nella documentazione generale dovrà inoltre comparire:

- una scheda con le caratteristiche delle polveri bentonitiche e relativi additivi eventualmente usati;
- una scheda con le caratteristiche dei componenti del conglomerato cementizio, compresi i risultati delle analisi granulometriche degli aggregati di cui al punto precedente.

La scheda di registrazione dovrà essere riportata su apposito modello, accettato preventivamente dalla Direzione Lavori, e G R Y U J H V V H U H W U D V P H V D G D O O ¶ \$ S S D O W D W R U H D O O D V W H V D ' L U H J L F

9.5 - Prove di controllo sui pali

9.5.1- Prove di carico

Le prove di carico saranno effettuate con le modalità di cui al punto C.5.5. del D.M. 11/03/1988.

Il numero dei pali da sottoporre alla prova di carico deve essere stabilito in base all'importanza dell'opera ed al grado di omogeneità del sottosuolo; tale numero deve essere pari ad almeno il 2% del totale del numero dei pali, con un minimo di due.

La scelta dei pali di prova sarà affidata alla Direzione Lavori e comunque si dovrà tener presente la necessità di interessare diverse situazioni del sottosuolo, evitandone la concentrazione.

Poiché tali prove hanno la finalità di determinare il carico limite del complesso terreno, esse vanno spinte fino a quel valore del carico per il quale si raggiunge la condizione di rottura del terreno. Ovvero, se possibile, la prova deve essere eseguita fino ad un carico pari 1.5 volte il carico di esercizio; tale rapporto potrà essere incrementato, a insindacabile giudizio della Direzione Lavori sino a 2.5 volte.

Al momento della prova il conglomerato cementizio del palo dovrà avere almeno ventotto giorni di stagionatura. Le modalità di applicazione, la durata del carico e così pure la successione dei cicli di carico e di scarico saranno prescritti dalla Direzione Lavori anche in funzione della natura dei terreni di fondazione.

Il carico sarà applicato mediante un martinetto, che trova contrasto mediante un'adeguata zavorra o pali di reazione, il cui manometro (o cella di carico) dovrà essere corredato da un certificato di taratura emesso da laboratorio di data non anteriore ad due mesi a quella della prova.

Le misure dei cedimenti dovranno essere rilevate mediante tre micrometri centesimali, disposti a 120° attorno al palo e interposti al terreno in punti sufficientemente distanti dal palo e dal sistema di contrasto, così da evitare l'influenza delle operazioni di carico e scarico.

I supporti di tale struttura devono distare non meno di 3.0 ml e non meno di 3 diametri dal palo di prova, e infine non meno 2.0 ml dalla impronta della zavorra o da eventuali pali di reazione.

La struttura portamicrometri dovrà essere protetta da vibrazioni e urti accidentali e schermata dai raggi solari per minimizzare

le deformazioni di natura termica.

Di ciascuna prova dovrà essere redatto apposito verbale, controfirmato dalle parti, nel quale saranno riportati tra l'altro: data e ora di ogni variazione di carico, entità del carico, le letture ai micrometri ed il diagramma eccedimenti. Al verbale verranno allegati i certificati di taratura del manometro (o cella di carico) emesso da laboratorio autorizzato di data non anteriore ad due mesi a quella della prova.

In taluni casi la Direzione Lavori potrà richiedere l'esecuzione di prove di carico orizzontali; date le peculiarità della prassi esecutiva e il programma di carico dovranno essere di volta in volta stabiliti dalla Direzione Lavori e riportati sul verbale di prova.

9.5.2- Controlli non distruttivi

Scopo dei controlli non distruttivi è quello di verificare le caratteristiche geometriche e meccaniche dei pali, non compromettendone l'integrità strutturale.

A tale scopo potrà essere richiesta l'esecuzione di:

- prove geofisiche
- carotaggio continuo meccanico
- scavi attorno al fusto del palo.

3 H U W X W W L L F R Q W U R O R E P R O V E D E R A A S O T T O P O R R E A L L A P P R O V A Z I O N E D E L L A D I R E Z I O N E L a Direzione Lavori le specifiche tecniche di dettaglio.

9.5.2.1- Prove geofisiche

Possono essere eseguite mediante emissione di impulsi direttamente alla testa del palo o lungo il fusto entro fori precedentemente predisposti.

Il primo tipo di controllo potrà essere eseguito per qualsiasi tipo di palo; il secondo sarà applicato ai soli pali di rivellato diametro non inferiore a 800 mm.

Il numero dei controlli sarà di volta in volta stabilito dalla Direzione Lavori anche in relazione alla importanza dell'opera, al tipo di palo, alle caratteristiche geotecniche e idrogeologiche dei terreni di fondazione e alle anomalie riscontrate durante l'esecuzione dei pali.

I pali da sottoporre a controllo mediante prove geofisiche saranno prescelti dalla Direzione Lavori.

3 U R Y H J H R I L V L F K H G D W H V W D S D O R Y H U U D Q Q R H V H J X L W H G D O O R S S D O R sul 15% del numero totale dei pali e comunque su tutti quei pali ove fossero riscontrate inosservanze rispetto a quanto prescritto dalle Norme Tecniche d'Appalto.

& R Q U L I H U L P H Q W R D L V R O L S D O L W U L Y H O O D W L O I S S S D O W D W R U H G R Y L a Direzione Lavori, all'esecuzione di controlli eseguiti entro fori precedentemente predisposti, sul 5% del numero totale dei pali con un minimo di due.

Sui pali prescelti per tali prove, lungo il fusto dovrà essere predisposta, prima delle operazioni di getto, l'installazione estesa a tutta la lunghezza del palo, entro cui possono scorrere le sonde di emissione e ricezione degli impulsi. Nei fori si dovranno inoltre eseguire delle misure inclinometriche, al fine di ricavare la distanza tra foro trasmettente ed il ricevente. I tubi saranno solidarizzati alla gabbia di armatura, resi paralleli tra loro e protetti dall'ingresso di materiali.

Gli stessi saranno almeno due per pali aventi diametro non superiore a 1200 mm ed almeno tre per diametri superiori.

Le prove dovranno essere eseguite alternando entro i fori le posizioni delle sonde trasmettente e ricevente.

9.5.2.2- Carotaggio continuo meccanico

Il carotaggio dovrà essere eseguito con utensili e attrezzature tali da garantire la verticalità del foro e consentire il prelievo allo stato indisturbato del conglomerato e se richiesto del sedime d'impasto.

Allo scopo saranno impiegati doppi carotieri provvisti di corona diamantata aventi diametro interno minimo pari a 60 mm. Nel corso della perforazione dovranno essere rilevate le caratteristiche macroscopiche del conglomerato e le discontinuità eventualmente presenti, indicando in dettaglio la posizione e il tipo delle fratture, le percentuali di carotaggio, le quote raggiunte con ogni singola manovra di avanzamento.

Su alcuni spzoni di carota saranno eseguite prove di laboratorio atte a definire le caratteristiche meccaniche e chimiche.

Al termine del carotaggio si provvederà a riempire il foro mediante boiacca di cemento immessa dal fondo foro.

Il carotaggio si eseguirà D F X U D H V S H V H G H O O I S S S D O W D W R U H T X D Q G R R U G L Q D W R ove si fossero manifestate inosservanze rispetto alle Norme Tecniche d'Appalto e alle disposizioni della medesima.

9.5.2.3- Scavi attorno al fusto del palo

Verranno richiesti ogni qualvolta si nutrano dubbi sulla verticalità e regolarità della sezione nell'ambito dei primi 4.0÷5.0 m palo. Il fusto del palo dovrà essere messo a nudo e pulito con un violento getto d'acqua e reso accessibile all'ispezione.

Successivamente si provvederà a riempire lo scavo con materiali e modalità di costipamento tali da garantire il ripristino dell'originaria sezione. V L W X D J L R Q H S U L P L W L Y D 7 D O L R S H U D J L R Q L V D U D Q Q R H V H J X A l l o r e s i D F X U fossero manifestate inosservanze rispetto alle presenti Norme Tecniche d'Appalto e alle disposizioni della Direzione Lavori.

ART. 10- OPERE DI CONSOLIDAMENTO

10.1- Classificazione, definizioni e normative

10.1.1- Classificazione

Le opere di cui in appresso sono riferite alla classificazione che segue:

a) ancoraggi

Gli ancoraggi sono identificati dalle seguenti tipologie esecutive:

- tiranti di ancoraggio
- barre di ancoraggio e bulloni
- chiodi;

b) dreni

I dreni sono identificati dalle seguenti tipologie esecutive:

- microdreni
- trincee drenanti
- pozzi drenanti;

c) trattamenti colonnari

I trattamenti colonnari identificano l'esecuzione di colonne di terreno consolidato, ottenute tramite:

- sistemi jetting (jet grouting)
- mescolazione meccanica;

d) iniezioni

Le iniezioni identificano le attività, finalizzate al miglioramento ed alla impermeabilizzazione dei terreni e delle rocce, realizzate mediante iniezione di:

- miscele cementizie stabili ed instabili
- miscele con cementi microfini stabili.

10.1.2- Definizioni

10.1.2.1- Tiranti d'ancoraggio

Per tiranti di ancoraggio si intendono elementi strutturali connessi al terreno o alla roccia, che in esercizio sono sollecitati a trazione.

Le forze di trazione sono quindi applicate sulla struttura da tenere ancorata mediante piastra di ripartizione (testata).

Il tirante si compone delle seguenti parti:

- la testa, costituita dal dispositivo di bloccaggio e dalla piastra di ripartizione;
- il tratto libero intermedio di collegamento tra testa e tratto attivo;
- il tratto attivo (fondazione), che trasmette al terreno la forza di trazione del tirante.

I tiranti, in relazione alla durata di esercizio, vengono divisi in:

- tiranti provvisori la cui funzione deve essere espletata per un periodo di tempo limitato e definito a priori (inferiore a due anni);
- tiranti permanenti la cui funzione deve essere espletata per un periodo di tempo commisurato alla vita dell'opera ancorata.

Di norma l'armatura dei tiranti di ancoraggio è costituita da un fascio di trefoli in acciaio, tipo c.a.p., solidarizzati mediante iniezioni cementizie.

10.1.2.2- Barre di ancoraggio e bulloni

Si tratta di elementi strutturali che, in esercizio, sono sollecitati a trazione, e che sono in grado di assorbire anche eventuali sollecitazioni taglianti.

Si tratta quindi di tiranti particolari, i cui elementi caratteristici sono:

- armatura costituita da una singola barra;
- lunghezza in genere limitata;
- solidarizzazione, di norma, per semplice cementazione.

Analogamente ai tiranti di ancoraggio è possibile operare distinzioni in base alle modalità di applicazione degli sforzi di trazione (attivi e passivi) ed in base alla durata di esercizio (provvisori e permanenti).

I bulloni sono generalmente caratterizzati dalla peculiarità di possedere dispositivi di ancoraggio ad espansione meccanica.

10.1.2.3- Chiodi

Si tratta di ancoraggi tipicamente passivi, costituiti da elementi strutturali operanti in un dominio di taglio e trazione conseguente ad una deformazione da taglio.

I chiodi sono quindi generalmente privi di testa di ripartizione e con l'armatura costituita da:

- barra in acciaio ad aderenza migliorata;
- profilato metallico;
- barra otubo in vetroresina, con superficie corrugata o scabra.

10.1.2.4- Microdreni

I microdreni sono costituiti da fori appositamente realizzati nel terreno mediante sonde di perforazione ed attrezzi con tubi parzialmente o totalmente filtranti.

I microdreni possono avere lunghezza variabile ed essere inclinati fino alla quasi orizzontalità, a seconda dello scopo per cui il progetto ne prevede la installazione.

10.1.2.5- Trincee drenanti

Le trincee drenanti consistono in scavi di sezione prestabilita, riempiti con materiale arido permeabile, di granulometria

selezionata. Le trincee sono di norma eseguite lungo le linee di massima pendenza delle scarpate da proteggere. La loro profondità può variare da 4.00÷5.00 ml a 10.00÷15.00 ml, per cui le attrezzature adidovranno essere prescelte in base alle esigenze progettuali e alle loro effettive capacità operative.

Il fondo dello scavo dovrà essere adeguatamente impermeabilizzato, mediante posa di canalette in elementi prefabbricati c.a. oppure impregnando bitume il corrispondente tratto dei geotessili impiegati per rivestire le pareti dello scavo.

10.1.2.6- Pozzi drenanti

I pozzi drenanti sono utilizzati negli interventi di consolidamento di scarpate instabili, allo scopo di intercettare le acque falde sino a grande profondità.

L'intervento consiste nella realizzazione di batterie di pozzi di diametro generalmente compreso fra 1.20 e 2.00 m, a interassi variabili fra 6.00 e 10.00 ml circa, filtranti su tutto il mantello, reciprocamente collegati tra loro con uno o più collettori di raccolta e scarico.

Le acque di drenaggio vengono smaltite per gravità, realizzando i collettori di fondo con una pendenza in genere non inferiore al 2%.

10.1.2.7- Trattamenti colonnari jetting (jet -grouting)

Si definiscono trattamenti colonnari jetting gli interventi di consolidamento e miglioramento dei terreni, mediante mescolazione in posto con leganti cementizi, con la tecnica esecutiva basata sull'impiego dei sistemi jetting (ad uno o più fluidi).

Perforato il terreno, l'iniezione jetting viene eseguita di norma in risalita, utilizzando quale circuito di iniezione la batteria di aste di perforazione e l'utensile di disagregazione, opportunamente corredato di ugelli di iniezione.

Per effetto della rotazione dell'asta durante l'estrazione, l'iniezione jetting realizza una colonna il cui diametro medio nominale dipende dalle modalità e dai parametri di iniezione utilizzati (n. dei fluidi, pressioni, velocità di rotazione e di risalita).

Gli elementi ottenuti, qualora previsto dal progetto, possono essere successivamente armati, utilizzando barre in acciaio ad aderenza migliorata o tubi metallici.

L'inserimento dell'armatura può avvenire a miscela cementizia fresca, per infissione a pressione, oppure riproforando le colonne con fanghi cementizi aventi la stessa composizione della miscela di iniezione.

10.1.2.8- Iniezioni

Le iniezioni costituiscono una tecnica atta a modificare le caratteristiche meccaniche (resistenza e deformabilità) e le caratteristiche idrauliche (permeabilità) di terreni porosi e di rocce fessurate o fratturate, o aventi cavità di varie dimensioni, per effetto dell'immissione di idonee miscele, attraverso fori di piccolo diametro.

Tali miscele sono dei fluidi (sospensioni, soluzioni, emulsioni) dotate di proprietà reologiche evolutive, inizialmente idonee alla penetrazione nel mezzo poroso o fratturato, e che raggiungono in seguito le caratteristiche adeguate agli scopi del trattamento.

I terreni iniettabili comprendono i terreni alluvionali o detritici fino ad un certo limite di permeabilità (dalle ghiaie alle sabbie fini) e le rocce (da carsiche a microfessurate).

I trattamenti possono definirsi di:

- impregnazione quando tendono a riempire i vuoti dei terreni sciolti porosi
- intasamento quando tendono a riempire fratture o cavità della roccia
- ricomprensione quando tendono a formare, nei terreni fini, un reticolo di lenti resistenti e scarsamente deformabili, ottenuto per fratturazione idraulica (claquage).

Le miscele di iniezione consistono in:

- sospensioni di un legante idraulico in acqua con eventuali additivi stabilizzanti (miscele cementizie)
- soluzioni colloidali, ottenute sciogliendo in acqua colloidali puri (silicato di sodio) ed utilizzando reagenti organici (acetato di etile)
- soluzioni pure inorganiche, costituite da soluzioni acquose di silice pura con impiego di reagenti inorganici.

In relazione alla penetrabilità ed alla stabilità le sospensioni cementizie si definiscono:

- miscele cementizie instabili costituite da miscele binarie, nelle quali la fase solida tende a sedimentare con rilevante cessione di acqua libera (bleeding)
- miscele cementizie stabili costituite da miscele ternarie (acqua, cemento, bentonite) o da miscele binarie corrette con additivi disperdenti e stabilizzanti
- miscele con cementi microfini, costituite da miscele binarie, con impiego di cementi macinati e additivati.

10.1.3- Normative di riferimento

I lavori saranno eseguiti in accordo, ma non limitatamente, alle seguenti leggi e normative.

- 'H F U H W R 0 L Q L V W H U L D O H Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in FRQ J O R P H U D W R F H P H Q W L J L R D U P D W R Q R U P D O H H S U H F R P S U H V V R'
- 'H F U H W R 0 L Q L V W H U L D O H ³ 1 R U P H W H F Q L F K H U L J X D U G D Q W L O naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere V R V W H J Q R G H O O H W H U H H G H O O H R S H U H G L I R Q G D J L R Q H'
- 'H F U H W R 0 L Q L V W H U L D O H ³ 1 R U P H 7 H F Q L F K H S H U O H & R V W U X J L R
- Raccomandazioni A.I.C.A.P. "Ancoraggi nei terreni e nelle rocce", edizione 1993
- (7 \$ * ³ / L Q H D J X L G D S H U L O % H Q H V W D U tensione per la Progettazione di Strutture in V W
- ³ / L Q H H J X L G D S H U O D F H U W L I L F D e j u n t o H p r e c o m p e s s i o n e C a r a m p o W H W L H F Q L D F Q D O Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici

- Altre norme UNICNR, ASTM, DIN che saranno richiamate ove pertinenti.

10.2- Tiranti di ancoraggio

Le caratteristiche geometriche e strutturali dei tiranti sono definite nel progetto esecutivo.

Tutti i materiali e componenti utilizzati per i tiranti permanenti e provvisori di ancoraggio per uso geotecnico devono essere conformi alle prescrizioni di cui alle vigenti norme tecniche. In particolare, devono essere dotati di certificato

GL LGRQHLWj WHFQLFD DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI

10.2.1- Elementi costitutivi dei tiranti e delle barre di ancoraggio

Nelle strutture di ancoraggio che lavorano totalmente o prevalentemente a trazione si distinguono i seguenti elementi:

a) testata

È il dispositivo di ripartizione delle sollecitazioni di ancoraggio sulla opera ancorata; è normalmente costituita da una piastra metallica di appoggi di adeguate dimensioni, dotata di fori passanti per ospitare le armature, con i relativi dispositivi di bloccaggio, ed il condotto di iniezione.

/D WHVWDWD GRYUj HVVHUH TXDOLILFDWD LQ FRQIRUPLWj DOOD (7\$* tecnica di sistemi di precompressione a cavi post-tensionati. HPDQDWH GDO &RQVLJOLR 6XSHU particolare, essa sarà sottoposta alle seguenti prove:

- resistenza a carico statico;
- resistenza a fatica.

I risultati ottenuti nelle suddette prove di qualificazione devono essere dichiarati nella documentazione tecnica di accompagnamento alla fornitura.

/¶DFFLDLR GHOO SLDVWUD GL DSSRJJLR GHYH HVVHUH FRQIRUPH DO 1HO FDVR LQ FXL VL SUHYHGD O¶XVR GL DOWUL PDWHULDOL Capitolo 11 delle NTC 2008.

b) armatura

È l'elemento destinato a trasmettere le sollecitazioni dalle testate al terreno o alla roccia (trefoli o barre di acciaio per cemento armato precompresso. Al riguardo valgono le disposizioni del capitolo 11.3.3.2 delle NTC 2008).

c) cappuccio di protezione

Il cappuccio protegge dalla corrosione il dispositivo di bloccaggio; questo componente deve essere smontabile per la manutenzione. Deve essere di materiale non ossidabile, conforme alle norme di prodotto ad esso applicabili. Deve essere chimicamente stabile, inalterabile ed in grado di resistere alle sollecitazioni fisico-meccaniche per il tempo di impiego previsto. Al riguardo il produttore deve dichiarare le caratteristiche predette e il campo di temperatura entro il quale le stesse sono garantite; inoltre, deve fornire indicazioni sulle modalità di installazione e sui particolari degli accoppiamenti con la piastra di appoggio.

d) protezione sotto piastra

/D SURWHJLRQH VRWWR SLDVWUD SURWHJJH GDOOD FRUURVLRQH O¶LQVLVSHJLRQH H OD ULWHVDWXUD GHOO SLDVWUD DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI DSSOLFDELOL GHYH DOWUHVu HVVHUH LPSHUPHDELOH DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI XOWUDYLROHWWD GXUDQWH O¶LPPDJDJ¶¶LQ DOWUHVu DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI fisico-meccaniche nel tempo. Al riguardo, il produttore deve dichiarare le caratteristiche predette e il campo di temperatura entro il quali le stesse sono garantite.

e) tratto libero

/D SDUWH OLEHUD q OD SDUWH GHOO¶DUPDWXUD QRQ YLQFRODWD DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI armato precompresso ingrassati e intorquati, contenuti in una guaina di protezione in materiale non ossidabile, conforme alle norme di prodotto ad essa applicabili. Il grasso deve essere chimicamente stabile, inalterabile ed in grado di resistere alle sollecitazioni fisico-meccaniche per il tempo di impiego previsto. Al riguardo il produttore deve dichiarare le caratteristiche predette e il campo di temperatura entro il quali le stesse sono garantite.

f) fondazione (bulbo di ancoraggio)

È il tratto di armatura che viene solidarizzato al terreno o alla roccia e trasferisce le sollecitazioni per attrito.

g) puntale

Il puntale impedisce il movimento trasversale della piastra di ancoraggio. Deve essere di materiale non ossidabile, conforme alle norme di prodotto ad esso applicabili. Deve essere chimicamente stabile, inalterabile ed in grado di resistere alle sollecitazioni fisico-meccaniche per il tempo di impiego previsto. Al riguardo il produttore deve dichiarare le caratteristiche predette, nonché le modalità di aggancio sulla guaina di protezione.

h) distanziatori

I distanziatori interni hanno la finalità di separare i trefoli tra loro in fase di assemblaggio; essi devono essere di materiale non ossidabile conforme alle norme di prodotto ad esso applicabile. Il produttore deve dichiarare le loro caratteristiche in base alle norme di prodotto ad esso applicabili.

UDJLRQH GHOO¶LPSLHJR SHU L GLIIHUHQWL WLSL GL WLUHQWL DOO¶LPSLHJR DL VHQVL GHOOH 1RUPH 7HFQLFKI

interasse non superiore a 1,5 m.

i) dispositivi di centraggio

I dispositivi di centraggio hanno la funzione di centrare il tirante nel foro, per garantire il corretto ricoprimento delle armature devono essere in materiale non ossidabile, conforme alle norme di prodotto ad esso applicabile. Il produttore deve

j) tubi di iniezione e sfiato

I tubi di iniezione consentono le diverse modalità di iniezione, come seguito elencato:

- x iniezione semplice;
- x iniezione ripetuta;
- x iniezioni ripetute e selettive.

I tubi di sfiato garantiscono lo sfiato della miscela di iniezione (cementizia o speciale) e il mantenimento della pressione della stessa se richiesto; il produttore deve dichiarare la loro pressione di scoppio, che non deve essere inferiore a 1,5 MPa. In merito, il laboratorio incaricato dovrà verificare la tenuta degli stessi e delle loro eventuali parti giuntate secondo le massime dichiarate dal produttore. I tubi di iniezione e di sfiato devono essere differenziati e identificabili in modo univoco su tutti i tiranti. Al riguardo, il produttore deve predisporre apposite istruzioni operative circa la corrispondenza tubazione-funzione di detti componenti. I tubi suddetti devono essere di materiale conforme alle norme di prodotto ad essi

k) guaine e tubi esteri

Le guaine e i tubi esterni proteggono la parte libera e la fondazione del tirante. Devono essere di materiale conforme alle norme di prodotto. I tubi e le guaine devono essere in grado di resistere alle sollecitazioni meccaniche e chimiche, senza alterare le proprie caratteristiche fisiche e meccaniche nel tempo. Al riguardo, il produttore deve dichiarare tali caratteristiche ed il campo di temperatura entro il quale le stesse sono garantite.

Lo spessore minimo di una guaina o tubo esterno corrugato, comune a una o a più armature, è generalmente:

- x 1,0 mm per un diametro interno ≤ 80 mm;
- x 1,5 mm per un diametro interno compreso tra 80 mm e 120 mm;
- x 2,0 mm per un diametro interno > 120 mm

Non sono accettabili giunzioni per sovrapposizione di due guaine; è invece consentito il giunto filettato con una sola guaina unica.

Lo spessore minimo di una guaina o di un tubo esterno liscio deve essere maggiore di 1,5 mm rispetto a quello richiesto per i tubi corrugati.

l) tampone

Il tampone permette la separazione tra la parte libera e la fondazione del tirante, e garantisce la tenuta in fase di iniezione di malte cementizie o miscele speciali. Il produttore deve fornire le schede tecniche di detto componente e le istruzioni operative per la sua realizzazione.

m) sacco otturatore

Il sacco otturatore è usato come elemento di contenimento e confinamento; esso consente la separazione tra le due parti del tirante. Il sacco otturatore deve essere in grado di resistere alle sollecitazioni meccaniche e chimiche, senza alterare le proprie caratteristiche fisiche e meccaniche nel tempo. Al riguardo, il produttore deve dichiarare tali caratteristiche ed il campo di temperatura entro il quale le stesse sono garantite. La sua installazione viene effettuata solo sulla parte libera del tirante e non sulla fondazione. Il produttore deve fornire le schede tecniche di detto componente e le istruzioni operative per la sua realizzazione.

10.2.2- Prove tecnologiche preliminari

Prima di dare inizio ai lavori, la metodologia esecutiva dei tiranti, quale proposta dall'Appaltatore, dovrà essere messa a punto dalla stessa, a sua cura, mediante l'esecuzione di un adeguato numero di tiranti preliminari (ancoraggi di progetto), sottoposti a sollecitazioni meccaniche e chimiche, nello stesso sito e nelle stesse condizioni ambientali. Il numero dei tiranti preliminari di prova sarà stabilito dalla Direzione Lavori in base all'importanza dell'opera e al grado di omogeneità del sottosuolo.

Il numero minimo per le varie tipologie di tiranti di prova potrà essere riferito alle indicazioni fornite in tal senso dalle raccomandazioni A.I.C.A. o Poppure dalle ETAG 013

In ogni caso come riportato al paragrafo 6.6.4 delle Norme Tecniche delle Costruzioni 2008, il numero di prove di progetto non deve essere inferiore a:

- 1 se il numero degli ancoraggi è inferiore a 30;
- 2 se il numero degli ancoraggi è compreso tra 31 e 50;
- 3 se il numero degli ancoraggi è compreso tra 51 e 100;
- 7 se il numero degli ancoraggi è compreso tra 101 e 200;
- 8 se il numero degli ancoraggi è compreso tra 201 e 500;
- 10 se il numero degli ancoraggi è superiore a 500.

Le modalità di applicazione e l'entità del carico massimo di prova e così pure la successione dei cicli di carico e scarico saranno prescritti dalla Direzione Lavori, in accordo con eventuali prescrizioni di progetto e delle raccomandazioni ETAG

013.

I tiranti preliminari di prova dovranno essere eseguiti alla presenza della Direzione Lavori cui spetta l'approvazione delle modalità esecutive da adottarsi per i tiranti di progetto.

Nel caso l'impresa proponga di variare nel corso dei lavori la metodologia esecutiva sperimentata ed approvata inizialmente, dovrà dar corso a sua cura e spese a nuove prove tecnologiche in ragione dello 0.50% del numero totale dei tiranti ancora eseguire con un minimo di un tirante prova.

10.2.3- Soggezioni geotecniche, idrogeologiche e ambientali

Le tecniche di perforazione e le modalità di connessione al terreno dovranno essere definite in relazione alla natura dei materiali da attraversare e delle caratteristiche idrogeologiche locali.

La scelta delle attrezzature di perforazione ed i principali dettagli esecutivi dovranno essere messi a punto mediante l'esecuzione di tiranti di ancoraggio preliminari di prova, approvati dalla Direzione Lavori prima dell'inizio della costruzione dei tiranti di progetto.

Particolare cura dovrà essere posta relativamente alla verifica dell'aggressività dell'ambiente nei riguardi del cemento impiegato nella realizzazione della miscela di iniezione dei tiranti.

Tale verifica verrà eseguita, su richiesta della Direzione Lavori a cura e spese dell'Appaltatore.

L'ambiente verrà dichiarato aggressivo quando:

- il grado idrotimetrico (durezza) dell'acqua del terreno o di falda risulti $< 3^\circ F$;
- il valore del pH dell'acqua risulti < 6 ;
- il contenuto in CO₂ disciolta nell'acqua risulti > 30 mg/l;
- il contenuto in NH₄ dell'acqua risulti > 30 mg/l;
- il contenuto in ioni Mg dell'acqua risulti > 300 mg/l;
- il contenuto in ioni SO₄ dell'acqua risulti > 600 mg/l oppure > 6000 mg/kg di terreno secco;
- i tiranti si trovino in vicinanza di linee ferroviarie o di altri impianti a corrente continua non isolati e con potenze maggiori di 50 kW;
- l'opera risulti situata a distanza < 300 m dal litorale marino.

In caso di ambiente aggressivo accertato, l'utilizzo del tipo di cemento dovrà essere approvato dalla Direzione Lavori e l'Appaltatore dovrà certificarne l'idoneità.

10.2.4- Materiali ed elementi costruttivi

10.2.4.1- Apparecchi di testata

10.2.4.1.1- Dispositivi di bloccaggio

I dispositivi di bloccaggio dei tiranti a trefoli dovranno essere conformi alle norme di riferimento D.M. 14/01/2008.

Per i bulloni si farà invece riferimento al D.M. 14/01/2008.

10.2.4.1.2- Piastre di ripartizione

Si adotteranno piastre di ripartizione le cui dimensioni dovranno essere scelte in relazione alle caratteristiche geometriche portate dei tiranti ed alle caratteristiche di resistenza e deformabilità del materiale di contrasto.

I materiali di questi dispositivi devono essere comunque qualificati, secondo quanto prescritto nel Capitolo 11 delle NTC 2008.

10.2.4.2- Armature metalliche

10.2.4.2.1- Trefoli tipo c.a.p.

Si utilizzeranno trefoli del diametro $\phi 6/10$ in acciaio liscio; le caratteristiche dei trefoli sono qui di seguito elencate:

componenti	7 fili 15 mm
diametro nominale	15.20 mm
sezione nominale	139 mmq
tensione effettiva all'1% di allungamento	225 kN
tensione di rottura effettiva	250 kN
modulo elastico (E)	200 ÷ 205 kN/mq
limite elastico convenzionale allo 0.1% $p_{(1)k}$	1650 MPa
tensione di rottura f_{tk}	1800 MPa
allungamento a rottura su 610 mm	5.20 ÷ 5.10 %
peso	1.10 kg/ml
tensione ammissibile in esercizio	$V_a \leq 0.6 f_{ptk}$
tensione ammissibile in fase provvisoria	$V_{ai} \leq 0.85 f_{p(1)k}$
valori dei carichi di trazione in esercizio	T ≤ 150 kN
valori dei carichi di trazione in fase transitoria	T ≤ 180 kN

10.2.4.2.2- Barre - Barre in acciai speciali

Le barre saranno in acciaio del tipo ad aderenza migliorata, di qualità e caratteristiche conformi a quanto specificato nel capitolo 6 e in riferimento al D.M. 14/01/2008.

E' consentito, ove espressamente previsto dai disegni di progetto, l'impiego di barre in acciai speciali ed a filettatura continua tipo Dywidag o simili. Le caratteristiche di tali acciai dovranno essere certificate dal produttore, e verificate a norma dei regolamenti già richiamati.

10.24.3- Miscele di iniezione

, O FHPHQWR LPSLHJDWR GHYH HVVHUH VFHOWR LQ UHOD]LRQH DUA OH FD GD SDUWH GHOO]DP ELHQWH HVVHUQR

Sarà possibile di norma utilizzare solo ~~in~~erstituiti da polveri di calcare, o ceneri volanti, previa autorizzazione della Direzione Lavori. Nel caso di impiego di ceneri volanti, ad esempio provenienti dai filtri di altoforni, si dovrà utilizzare materiale totalmente passante al vaglio da 0,075.

Si utilizzerà acqua chiara, dolce, le cui caratteristiche ~~ch~~isiche dovranno soddisfare i requisiti di cui alla Sezione relativa ai pali.

(] DPPHVVR O]LPSLHJR GL DGGLWLYL IOXLGLILFDQWL Q]R Q]D]H]U]ZQWL /] SDUWLFRODUL SUHYLD FRPXQLFD]LRQH DOO Appaltatore] Popone di] Dare dovranno essere comunicati preventivamente alla Direzione Lavori.

Di norma la resistenza cubica da ottenere ~~pe~~ le VFHOH FHPHQWL]LH GL LQLH]LRQH GHYH HVV \$ TXHVWR VFRSR VL SUHVFULYH FKH LO GRVDJJLR LQ SHVR GHL FRPSRQ

Saranno usate miscele a base di cemento, aventi la seguente ~~comp~~osizi1.00 mc di prodotto:

- acqua: 600 kg
- cemento: 200 kg
- additivi: 10y20 kg

Il peso specifico dovrà risultare pari ad almeno il 90% di quello ~~de~~cialcolato assumendo 3 g/cm³ peso specifico del cemento e 2,65 g/cm³ quello degli eventuali Q HUWL QHOO]LSRWHVL FKH QRQ YHQJD LQFOX separata in 24 ore non dovrà superare il 3% in volume.

10.2.5- Distanziatori, tamponi e condotti di iniezione

Forma e numero dei centratori devono essere tali da ~~cons~~entilo FHQWUDJJLR GHOO]DUPDWXUD Q VWHVVR WHPSR QRQ GHYRQR RVWDFRODUH LO SDVVDJJLR GHOO]di, PLVFH questi dovranno essere simmetricamente disposti intorno ~~al~~ centrale di iniezione e, in corrispondenza del tratto di fondazione, saranno inseriti in appositi distanziatori che, regolarmente intervallati con fascette di restringimento, permetteranno al lascio di trefoli di assumere un andamento sinusoidale. ~~Ma~~ven H QRGL FKH LQFUHPHQWD GHOO]DUPDWXUD DL EXOEL 1HOOD SDUWH OLEHUD LO SRVL]LRQDPHQ dispositivi direzionali; una guaina flessibile in pvc proteggerà e avvolgerà il ~~pat~~onettendo nel contempo la massima libertà di allungamento ai trefoli stessi.

I distanziatori dovranno essere realizzati in materiali ~~oss~~idabili ed essere disposti a intervalli non superiori ~~di~~ 50 ml.

Per armature costituite da barre i distanziatori saranno alternati a legature.

Nei tiranti a trefoli, un tubo di iniezione in pvc sarà posto in asse al tirante per tutta la sua lunghezza e sarà ~~avvolto~~ di (manchettes) di iniezione disposte ad intervalli regolari in corrispondenza della ~~cap~~acitata e di un tratto iniziale della parte libera. Queste valvole assicureranno la diffusione della miscela di iniezione preferenzialmente secondo le ~~ge~~neratrici tirante favorendo una migliore aderenza delle armature del bulbo. Per gli ancoraggi ~~il~~ dispositivo di iniezione sarà FRVWLWXLWR GD XQ DQDORJR WXER GLVSRVWR SDUDOOHODPHQWH DOO

Le caratteristiche dei condotti di iniezione da impiegare dovranno essere tali da soddisfare i seguenti requisiti:

- avere resistenza adeguata ~~alle~~ssioni di iniezione risultando cioè garantiti per resistere alla pressione prevista con un coefficiente di sicurezza pari ad 1.50 e comunque avere una pressione di rottura non inferiore a 10 bar
- avere diametro interno minimo orientativamente pari a 10~~nel~~ caso in cui non siano presenti aggregati, pari a 16 mm in caso contrario; ciò al fine di consentire il passaggio della miscela d'iniezione.

10.2.6- Tolleranze geometriche

Le tolleranze ammesse nella realizzazione dei fori sono le seguenti:

- il diametro dell'utensile di perforazione dovrà risultare non inferiore al diametro di progetto e non superiore del 10% di tale diametro
- la lunghezza totale di perforazione dovrà risultare conforme al progetto
- la variazione di inclinazione e di direzione azimutale ~~la~~ dovrà essere maggiore di $\pm 2^\circ$
- la posizione della testa foro non dovrà discostarsi più di 10 cm dalla posizione di progetto.

La lunghezza totale dell'armatura e la lunghezza del tratto attivo, posizionato nella parte terminale della perforazione dovranno risultare conformi alle indicazioni progettuali.

10.2.7- Perforazione

La perforazione potrà essere eseguita a rotazione o a rotopercolazione, in materie di qualsiasi natura e consistenza, comprese calcestruzzi, murature, trovanti e/o roccia dura, anche ~~pe~~senza di acqua.

Il foro potrà essere eseguito a qualsiasi altezza e l'impresa dovrà provvedere ad eseguire idonei ponteggi ed impalcature rispondenti a tutte le indicazioni di Legge.

Il foro dovrà essere rivestito nel caso che il terreno sia ~~rig~~orante non abbia coesione sufficiente ad assicurare la stabilità delle pareti del foro durante e dopo la posa delle armature; in roccia si rivestirà il foro nei casi in cui:

- l'alterazione e la fessurazione della roccia siano tali da richiederlo per ~~ass~~icuratezza delle pareti durante e dopo la posa delle armature

- la natura della roccia sia tale da far temere la formazione di spigoli aguzzi lungo le pareti del foro, suscettibili di danneggiare le guaine di protezione.

Il fluido di perforazione potrà essere acqua, aria, una miscela di entrambi, oppure, unicamente per perforazioni in terreni sciolti, un fango di cemento e bentonite.

L'impiego di aria non è consentito in terreni incoerenti sotto falda.

Al termine della perforazione si dovrà procedere al lavaggio del foro con acqua o aria.

Nel caso coi terreni con prevalente componente argillosa, di rocce marnose tenere e terreni argillosi sovraconsolidati, ODYDJJLR VDUj HVHJXLWR FRQ VROD DULD HYLWDQGR OI XLWLJ]R GL I

Quando sia previsto LVWR GDO SURJHWR H VLD FRPSDWLELOH FRQ OD QDWXUD apposti utensili allargatori, delle scampanature di diametro noto, regolarmente intervallate lungo la fondazione del tirante

In base alle indicazioni emerse nel corso della esecuzione dei tiranti preliminari di prova e comunque in presenza di falde DUWHVLDQH H GL WHUUHQ L SDUWLFRODUPHQWH SHUPHDELOL OI SSDDO intasamento all'interno del foro con miscele e modalità approvate dalla Direzione Lavori.

Per la circolazione del fluido di perforazione saranno utilizzate pompe a pistoncini con portate e pressioni adeguate alle richieste valori minimi di 200 l/min e 25 bar, rispettivamente.

Nel caso di perforazione a rotazione percussione con martello a fondo foro si utilizzeranno compressori di adeguata potenza; le caratteristiche minime richieste sono una portata non inferiore a 10 mc/min ed una pressione non inferiore a 80

10.2.8- Allestimento del tirante

8 OWLPDWD OD ULPRJLRQH GHL UHVLGXL GL SHUIRUDJLRQH QHO SHUIRUF

- riempimento del foro con miscela cementizia (cementazione di prima fase), se necessaria
- introduzione del tirante
- riempimento dei dispositivi di separazione e protezione interni (sacco otturatore, bulbo interno)
- esecuzione delle iniezioni selettive a pressioni e volumi controllati
- posizionamento della testata e dei dispositivi di tensionamento
- prove di carico di collaudo
- tensionamento del tirante
- iniezione della parte libera
- protezione della testata.

6H SUHVHQWH OI LQLHJLRQH GL SULPD IDVH O LQWURGXLJLRQH GHO WLUD

- la perforazione sia interamente rivestita
- il tirante sia dotato della valvola di fondo estate allagiva
- il riempimento avvenga contemporaneamente all'estrazione dei rivestimenti e siano operati gli eventuali rabbocchi finali
- i trefoli ed i condotti di iniezione siano opportunamente prolungati fino a fuoriuscire a bocca foro per un tratto adeguato a consentire le successive operazioni di iniezioni e di tesatura
- il sacco otturatore, nel caso di tiranti orizzontali o debolmente inclinati (25°), sia presente.

10.2.8.1- Iniezione

La solidarizzazione dell'armatura al terreno sarà eseguita in due o più fasi, come di seguito specificato.

10.2.8.1.1- Cementazione di prima fase

Se necessaria sarà eseguita all'atto del completamento della perforazione, secondo quanto specificato al precedente punto utilizzerà un volume di miscela cementizia commisurato al volume teorico del foro.

In questa fase si eseguiranno anche le operazioni di riempimento del sacco otturatore, ove presente, e del bulbo interno per tiranti definitivi, utilizzando quantitativi di miscela corrispondenti ai volumi teorici degli stessi.

Completata l'iniezione di prima fase si provvederà a lavare con acqua il cavo interno del tubo di iniezione.

10.2.8.1.2- Iniezioni selettive a pressioni e volumi controllati

Trascorso un periodo di 12 ÷ 24 ore dalla posa in opera della guaina, si darà luogo alla esecuzione delle iniezioni selettive per la formazione del bulbo di ancoraggio.

Si procederà valvola per valvola, a partire dal fondo, tramite un packer a doppia tenuta collegato al circuito di iniezione.

La massima pressione di apertura delle valvole non dovrà superare il limite di 6.00 MPa; in caso contrario la valvola potrà essere abbandonata. Ottenuta l'apertura della valvola si darà luogo all'iniezione in pressione fino ad ottenere i valori di assorbimento di pressione prescritti in progetto. La pressione di iniezione si intende il valore minimo che si stabilisce all'interno del circuito.

L'iniezione dovrà essere tassativamente eseguita utilizzando portate non superiori a 30 l/min, e comunque con valori in relazione alla effettiva pressione di impiego, siano tali da evitare fenomeni di fratturazione idraulica del terreno. I valori di iniezione saranno di norma non inferiori a tre volte il volume teorico del foro, e comunque conformi alle prescrizioni di progetto.

Nel caso in cui l'iniezione del previsto volume non comporti il raggiungimento della prescritta pressione di rifiuto, la valva sarà nuovamente iniettata, trascorso un periodo di 12 ÷ 24 ore.

Fino a quando le operazioni di iniezione non saranno concluse, al termine di ogni fase occorrerà procedere al lavaggio interno della canna.

10.2.8.1.3- Caratteristiche degli iniettori

Per eseguire l'iniezione dovranno essere utilizzate delle pompe oleodinamiche a pistoncini, a bassa velocità, con le seguenti caratteristiche minime:

- Le caratteristiche delle attrezzature utilizzate dovranno essere comunicate ~~all'ordine~~ ai Lavori, specificando in particolare alesaggio e corsa dei pistoni.

per armature costituite da trefoli a sezione compatta, ingrassati e protettivi individuali in P.V.C., in modo che sia assicurato lo scorrimento tra guaina e trefolo con minime resistenze.

La protezione della testa del tirante potrà essere ottenuta, nei casi in cui è prescritta la protezione di classe 2, con la miscela indicata previa aggiunta di additivi antiritiro, mentre nel caso si debba realizzare una protezione di classe 2, si provvederà all'incapsulamento della testa mediante involucri protettivi di polietilene o polipropilene di spessore minimo pari a 2 mm che verranno connessi per saldatura alla guaina che avvolge il tratto libero; successivamente, con un getto di miscela cementizia, armata con rete, si proteggerà ulteriormente la testa dagli urti e dalle abrasioni.

Per un periodo non inferiore a centottanta giorni decorrente dalla data della ultimazione delle operazioni di tesatura di collaudo, le teste di tutti i tiranti dovranno essere lasciate accessibili per le operazioni di controllo e riesame e rispettivamente a novanta e centottanta giorni dalla data della tesatura di collaudo, nelle quantità che saranno prescritte dalla Direzione Lavori e comunque non inferiore al 20% dei tiranti.

10.3- Barre d'ancoraggio e bulloni

10.3.1- Perforazione

Valgono le prescrizioni già indicate per i tiranti ancoraggio (10.2 e seguenti). Nel caso di perforazione di piccolo diametro in roccia (diametro non superiore ad 80 mm) e di manifesta stabilità del foro, potrà essere omesso l'impiego dei rivestimenti.

10.3.2- Allestimento dell'ancoraggio

Completata la perforazione e rimossi i relativi detriti mediante adeguato prolungamento della circolazione dei fluidi, si provvederà a realizzare l'ancoraggio, procedendo con le seguenti operazioni:

- introduzione dell'armatura
- esecuzione dell'iniezione primaria e contemporanea estrazione del rivestimento
- esecuzione delle iniezioni selettive se ed ove previste
- posizionamento della testata e dei dispositivi di tensionamento
- eventuali prove di carico di collaudo
- tensionamento della barra.

Per i bulloni ad espansione meccanica la connessione alla roccia si otterrà direttamente in fase di tensionamento.

10.3.3- Iniezione

10.3.3.1- Iniezione di miscele cementizie

Si applicano le specifiche già indicate per i tiranti di ancoraggio (10.2 e seguenti), sia per le iniezioni a base, a gravità o a bassa pressione, sia per le iniezioni selettive a pressioni e volumi controllati, quando previste.

10.3.3.2- Iniezione di resine

Nell'esecuzione di iniezioni con resine sintetiche si adotteranno modalità operative conformi alle indicazioni fornite dal produttore.

Per barre di piccolo diametro (diametro non superiore a 20 mm) si potrà adottare il sistema a "cartuccia". In tal caso si posiziona in fondo al foro una cartuccia di vetro contenente i componenti della resina, separati. Si infila quindi la barra, facendola ruotare per rompere la cartuccia e mescolare i componenti della resina, dando così luogo al processo di polimerizzazione.

Per barre di diametro maggiore si adotteranno di norma resine fluide, che saranno iniettate tramite un condotto di mandata con ugello di fuoriuscita posto in prossimità del fondo del foro. La testata sarà dotata di un tubicino di sfiato, di norma che sarà occluso per piegatura a iniezione completata.

Le resine saranno di norma impiegate per la solidarizzazione delle barre in acciaio alla roccia. Preferenzialmente saranno impiegate resine epossidiche a due componenti e resine poliesteri insature.

Oltre al corretto dosaggio dei componenti, i principali fattori che influenzano il comportamento delle miscele di iniezione a base di resine sono:

- la viscosità in fase fluida
- i tempi di indurimento e loro dipendenza dalla temperatura
- la compatibilità con la presenza di acqua.

Rapporti non corretti del dosaggio dei componenti danno luogo a perdite di resistenza (per le resine epossidiche) o a variazioni non accettabili dei tempi di polimerizzazione (per resine poliesteri).

La presenza di solventi o diluenti, o prodotti secondari delle reazioni non partecipi della struttura della resina, ne è generalmente causa di ritiro e/o porosità.

Sarà necessario che ciascun componente non sia solubile in acqua e che l'eventuale assorbimento di acqua non compia alterazioni nel processo di polimerizzazione. Particolari accorgimenti dovranno essere presi per l'impiego sotto battente d'acqua, per evitare porosità e discontinuità.

La scelta della resina dovrà essere fatta tenendo conto dei seguenti fattori:

- viscosità: i valori dovranno essere compresi tra 300 e 3000 cP a 20° e devono essere misurati secondo ASTM D2393 - 72
- tempo di gel: valore da definire a cura del produttore o a seguito di prove preliminari, in relazione alle caratteristiche dell'ambiente, ed ai tempi di realizzazione; il valore dovrà essere misurato secondo il metodo ASTM D1247
- assenza di solventi, diluenti, o altri componenti estranei alla polimerizzazione: la differenza tra il peso della miscela fluida iniziale e della stessa miscela indurita dovrà essere inferiore al 5% del peso iniziale; la polimerizzazione non dovrà dare luogo a fenomeni secondari dannosi come, per esempio, sviluppo di gas

- compatibilità con l'eventuale presenza di acqua in fase di polimerizzazione: l'ancoramento dovrà essere fatto attraverso prove di confronto della resistenza a trazione di resine indurite in aria ed in acqua, su provini del tipo 2 indicati nella UNIPLAST 5819- 66 (con spessore di 10 mm); la riduzione di resistenza dovrà essere inferiore al 10% del valore della resistenza della resina indurita all'aria.

10.4- Chiodi

La posa in opera dei chiodi sarà eseguita tramite le seguenti operazioni:

- a) perforazione, da condurre in accordo con le prescrizioni di cui alle precedenti tipologie di ancoraggio; è ammesso l'impiego di attrezzature leggere, in relazione alla natura della roccia ed alla natura del foro
- b) introduzione dell'armatura
- c) esecuzione dell'iniezione, fino al completo riempimento dell'intercapedine.

Per chiodi in vetroresina si utilizzeranno solo prodotti chimicamente affini al materiale costituente l'armatura. In casi e per applicazioni particolari i chiodi potranno essere inseriti a pressione, con o senza battitura, con o senza jetting (attraverso la sezione cava).

Con "vetroresina" si intende un materiale composito le cui componenti di base sono tessuti in fibre di vetro e fibre di aramidiche, legati fra loro da una matrice di resine termoindurenti opportunamente polimerizzate. Il materiale è fortemente anisotropo e quindi si dovrà tener conto, per il suo corretto impiego, della disposizione delle fibre di rinforzo.

Di norma i chiodi in vetroresina saranno a sezione circolare, piena o cava, con diametri variabili da 20 a 60 mm; per i profilati a sezione cava si richiedono spessori minimi non inferiori a 5 mm.

Ove necessario, o espressamente richiesto dal progetto, le barre dovranno essere del tipo ad aderenza migliorata, ad esempio mediante trattamento di filettatura continua.

L'impiego di profilati con sezioni di geometria particolare (a doppio T, ad U, prismatica) potrà essere consentito, salvo prove previste dal progetto.

I materiali utilizzati dovranno essere certificati dal produttore.

Le caratteristiche minime richieste sono riportate nella tabella seguente:

CARATTERISTICHE	UNITÀ DI MISURA	MATRICE		METODO DI PROVA
		POLIESTERE	RESINA EPOSSIDICA	
Peso specifico	kg/dmc	1.65- 1.85	1.9	UNI 7092-72
Contenuto di vetro in	%	50 y70	60 y75	--
Resistenza a trazione	MPa	400 y650	> 800	UNI 5819/66
Resistenza a	MPa	300 y600	> 750	UNI EN ISO 178
Resistenza a	MPa	150 y300	450	UNI EN ISO 604
Modulo di elasticità	MPa	15000 y32000	35000 y42000	UNI 5819/66

Le informazioni relative ai materiali dovranno essere preventivamente approvate dalla Direzione Lavori.

10.5- Microdreni

10.5.1- Generalità

I dreni hanno la funzione di captare venute localizzate di acqua sotterranee; al valore richiesto il regime delle pressioni interstiziali.

Le caratteristiche dei dreni per quanto concerne tipo, interasse, lunghezza, diametro e disposizione saranno definite dal progettista. Le eventuali proposte di variazione rispetto alle caratteristiche tipologiche prefissate, che dovranno comunque essere tali da garantire le medesime capacità e funzionalità.

10.5.2- Caratteristiche dei tubi filtranti

Il tubo filtrante avrà caratteristiche (diametro, lunghezza, e apertura della fessurazione) conforme al progetto.

Il materiale costituente dovrà essere plastico non alterabile, con spessore e resistenza tale da garantire la sua integrità nelle specifiche condizioni del sito e di ciascuna operazione. Qualora non diversamente prescritto, lo spessore sarà di almeno 2.50 mm, l'apertura della finestratura di 0.20 mm, il diametro esterno del tubo di almeno 40 mm.

Il tratto cieco avrà diametro interno uguale a quello del tratto finestrato. La parte terminale dei tubi di ciascun dreno, per una lunghezza di almeno 5.00 ml, sarà sufficientemente resistente da non subire danni o deformazioni consistenti, una volta operata, in conseguenza del congelamento dell'acqua in essa contenuta.

La perforazione dovrà essere condotta con modalità approvate, comunque con un solo diametro per tutto il foro, con eventuali maggiorazioni di tale diametro in corrispondenza del tratto equipaggiato con zona cieca, qualora ritenuto utile o necessario per il raggiungimento della profondità richiesta.

La perforazione sarà sempre accompagnata da rivestimento provvisorio, senza impiego di fluidi diversi da acqua, eventualmente additivata con polimeri biodegradabili in 20÷40 ore.

È ammesso uno scostamento massimo dell'asse teorico non superiore al 3%.

Al termine della perforazione il foro sarà energicamente lavato con acqua pulita.

Si eviterà, se non altrimenti approvato, di perforare contemporaneamente oltre tre cassette inferiori a 10.00 ml. Il dreno sarà inserito nell'interno del rivestimento provvisorio, che sarà solo successivamente estratto. La bocca del tubo di sporgere di 45 cm dal paramento di boccaforo e verrà protetta da staffe di acciaio inossidabile. Nel caso di dreni con tratto cieco maggiore di 10.00 ml in lunghezza, il tubo dovrà essere dotato di accessori atti a separare il tratto filtrante da quello cieco mediante cementazione dell'intercapedine tra tubo e foro lungo il tratto cieco. A questoscopo dovranno essere predisposti:

- 2 valvole a manicotto distanti 100 e 150 cm dal punto di giunzione tra tratto filtrante e cieco
- un sacco otturatore in tela juta o simili, avente 40 cm di diametro e lunghezza di circa 200 cm, legato alle estremità e disposto a copertura delle valvole, nel tratto di tubo cieco più profondo
- alcune valvole a manicotto lungo la parte cieca del tubo non occupato dal sacco otturatore.

La cementazione si eseguirà ponendo in opera una miscela cementizia, mediante un cono di iniezione munito di doppio otturatore, subito dopo l'estrazione del rivestimento provvisorio.

La sequenza operativa sarà la seguente:

- 1) posizionamento del sacco otturatore in corrispondenza della valvola inferiore
- 2) iniezione di un volume di miscela corrispondente al volume del sacco otturatore completamente espanso, con una pressione di iniezione alla quota della valvola compresa tra 0.20 DH ed un prudenziale margine rispetto alla pressione che procura la lacerazione e la sfilatura del tubolare dalle sue estremità (DH equivale alla differenza di quota tra valvola inferiore e bocca foro)
- 3) spostamento del doppio otturatore sulla valvola appena sopra il sacco otturatore iniettato e riempimento con miscela in pressione fino al suo rifluimento a boccaforo.

Ove previsto dal progetto il tratto filtrante sarà rivestito con un foglio di geotessile, le cui caratteristiche saranno di volta specificate, e comunque non inferiori a quanto prescritto nella tabella seguente:

spessore	2.5 mm
peso	300 g/m ²
resistenza a trazione (UNI 8639)	350 N/5 cm
allungamento (UNI 8639)	70%
trazione trasversale (UNI 8639)	500 N/5 cm
allungamento trasversale (UNI 8639)	30%
permeabilità	5 ~10-3 cm/sec

Terminate le operazioni di installazione ed eventuale cementazione dei tubi, il dreno dovrà essere lavato con acqua mediante una lancia con tratto terminale metallico dotato di ugelli per la fuoriuscita radiale del liquido; la lancia scorrerà lungo il dreno grazie a dei pattini opportunamente disposti e tali da prevenire ogni danneggiamento del dreno.

Il lavaggio sarà eseguito a partire da fondo dreno, risalendo a giorno in forma graduale e progressiva dopo aver osservato la fuoriuscita di acqua limpida da bocca foro. Il lavaggio sarà se necessario ripetuto fino alla sicura creazione di un filtro rovescio naturale nel terreno circostante il dreno, in modo tale da assicurare che nelle fasi di esercizio il drenaggio delle acque non sia accompagnato da indesiderati fenomeni di trasporto solido.

A installazione e lavaggio avvenuti, ogni dreno sarà mantenuto tale da permettere l'accesso alla bocca per periodiche ispezioni e misure della portata emunta.

10.6- Trincee drenanti

Per trincee di modesta profondità (6.00-10.00 ml) è possibile utilizzare degli escavatori a braccio rovescio, con benna a cucchiaino. In tal caso lo scavo procederà con continuità, e le operazioni di posa dei geotessili e di riempimento saranno effettuate a seguire.

Per l'esecuzione di trincee drenanti profonde saranno utilizzate le attrezzature e le tecniche di scavo dei diaframmi.

Lo scavo della trincea dovrà essere necessariamente eseguito a secco, provvedendo al suo immediato riempimento con materiale drenante. Nei casi in cui la coesione del terreno non sia tale da garantire la stabilità dello scavo, potranno essere utilizzati fanghi biodegradabili. In alternativa si realizzeranno schermi costituiti da pozzi drenanti.

Le pareti dello scavo saranno di norma rivestite con un foglio di geotessile le cui caratteristiche saranno indicate dal progettista, in relazione alla granulometria del terreno naturale e del materiale di riempimento.

Di norma il geotessile deve essere prodotto utilizzando poliestere insensibile ai raggi ultravioletti, alla aggressione chimica e putrescibile. Il processo meccanico di produzione deve prevedere la legatura dei filamenti (agugliatura), senza aggiunta di leganti.

In ogni caso il geotessile dovrà avere caratteristiche non inferiori a quanto riportato nella tabella precedente e alle seguenti:

Prescrizioni: L R Q L U L S R U W D W H D O O T D U W G H O S U H V H Q W H & D S L W R O D W R
I vari fogli di geotessile dovranno essere cuciti tra loro per formare il rivestimento del drenaggio; qualora la cucitura non

effettuata, la sovrapposizione dei fogli dovrà essere di almeno 50 cm. La parte inferiore del geotessile, a contatto con il fondo della trincea e per un'altezza di almeno cm 30 sui fianchi, dovrà essere impregnata con bitume a caldo, o reso fluido con opportuni solventi che non abbiano effetto sul geotessile. Tale impregnazione potrà essere fatta prima della messa in opera nel cavo del "geotessile" stesso o, per trincee poco profonde, anche dopo la sistemazione in opera. Si dovrà prevedere la fuoriuscita di una quantità di geotessile sufficiente ad una doppia sovrapposizione.

dello stesso sulla sommità del drenaggio (2 volte la larghezza della trincea).

Sul fondo dello scavo si disporrà un tubo drenante, corrugato e formato in PVC del diametro non inferiore a 80 mm, per la raccolta delle acque drenate.

Il cavo rivestito sarà quindi immediatamente riempito con materiale drenante, curando in particolare che il geotessile aderisca alle pareti dello scavo.

Si utilizzerà materiale lapideo pulito e vagliato, tondo o di frantumazione, con pezzatura massima non eccedente i 70 mm trattenuto al crivello 10 mm UNI.

Il riempimento verrà arrestato a circa 50 cm dal piano campagna. Quindi saranno risvoltati i fogli di geotessile e si riporterà tutto con argilla compattata.

10.7- Pozzi drenanti

10.7.1- Attrezzature

Per la realizzazione di schermi di pozzi drenanti saranno utilizzate le attrezzature per l'esecuzione di pali trivellati con impiego di colonne di rivestimento provvisorio. È tassativamente esclusa la possibilità di impiego di fanghi bentonitici. Possibilmente la perforazione sarà effettuata in modo da evitare l'uso di prodotti chimici. In determinate circostanze, dalla Direzione Lavori.

Per la realizzazione dei collettori di fondo saranno utilizzate sonde a rotazione e/o a manovra corta, le cui dimensioni dovranno essere compatibili con il diametro dei pozzi. Le sonde potranno essere a funzionamento automatico telecomandato o manuale.

Il diametro della perforazione non dovrà essere inferiore a 120 mm.

I collettori dovranno essere realizzati introducendo un tubo in PVC ondulato o gracato, ad elevato allungamento e flessibilità, avente diametro minimo di 75 mm, ed in grado di resistere alle pressioni interne ed esterne.

Alle sonde dovranno essere asservite attrezzature di servizio integrate, costituite da una gru, motore e centralina idraulica, pompe sommerse per lo svuotamento provvisorio dei pozzi, etc.

La perforazione della condotta di fondo dovrà essere eseguita in conformità a tutte le prescrizioni in materia e sicurezza sul lavoro.

3 ULPD GHOO LQLJLR GHL ODYRUL OI\$SSDOWDWRUH GRYUJ WUDVPHWWH
drenanti, numerati progressivamente, specificando i previsti allestimenti finali (pozzi drenanti ispezionabili, etc.) e la sequenza di esecuzione.

Di norma i lavori dovranno iniziare dal pozzo posto più a valle, in modo da consentire il funzionamento dell'impianto sin dalle prime fasi di lavoro.

In generale la pendenza media della condotta non dovrà essere inferiore al 2%.

Tale condotta può essere realizzata anche a gradini.

10.7.2- Esecuzione dei collegamenti tra i pozzi

Prima di effettuare i collegamenti dovranno essere controllati tutti i parametri geometrici delle perforazioni orizzontali, allo scopo di assicurare la necessaria precisione. Dovranno essere rispettate le modalità di controllo della geometria delle perforazioni. Detta tubazione deve essere tracciata ed attraversare il pozzo immersa nel materiale drenante. In questo tratto il tubo dovrà essere tracciato con precisione.

HVVHUH IRUDWR H ULYHVWLWR GL JHRWHVVLORH SHU OD FDSWDJLRQH GH
L'intercapedine tra tubazione e perforazione sarà adeguatamente impermeabilizzata con una miscela cementizia plastica.

L'intercapedine tra tubazione e perforazione sarà adeguatamente impermeabilizzata con una miscela cementizia plastica.

10.7.3- Allestimento definitivo dei pozzi

Sono possibili i seguenti allestimenti:

- pozzi drenanti a tutta sezione
- pozzi drenanti ispezionabili
- pozzi drenanti con rivestimento strutturale.

10.7.3.1- Pozzi drenanti a tutta sezione

Impermeabilizzato il fondo del pozzo sino a 20 cm sopra la quota prevista per la condotta di fondo, si eseguirà il riempimento con materiale arido pulito provvedendo contemporaneamente all'estrazione del rivestimento provvisorio. Sarà utilizzato un fuso granulometrico compreso fra 2÷25 mm circa, con passante al vaglio 200 ASTM non superiore al 5%; il materiale dovrà essere lavato ed esente da materiali organici coesivi.

Per favorire il corretto assestamento della ghiaia potrà essere opportuno facilitarne la discesa mediante il deflusso di una piccola portata di acqua.

Completato il riempimento, si provvederà alla realizzazione di un tappo superiore di impermeabilizzazione, separato dal materiale drenante per mezzo di una membrana separata o in PVC.

10.7.3.2- Pozzi ispezionabili

Si tratta di pozzi aventi rivestimento definitivo del diametro di 1.50 ml, in modo da realizzare una intercapedine di spessore di 15 cm.

In presenza di tubo forma, questo sarà estratto contemporaneamente con il materiale drenante, curando che rimanga sempre immerso nello stesso per impedirne la contaminazione; si dovrà, anche in questo caso, procedere alla impermeabilizzazione del fondo del pozzo sino a 20 cm sopra la quota prevista per la condotta. La presenza del rivestimento definitivo consente in ogni momento di accedere alla tubazione di collegamento per verificare il normale

funzionamento ed eseguire, se necessario, eventuali manutenzioni.

Il mantello drenante di questi pozzi sarà ottenuto tramite il riempimento di questa corona anulare esterna con il materiale granulare arido 2÷25 mm.

Eseguita l'impermeabilizzazione del fondo (esterno ed interno) si procederà al versamento del materiale drenante mediante opportuni convogliatori.

Eseguito anche il tappo superiore, si provvederà ad installare all'interno del rivestimento definitivo una scala metallica munita di gabbia di protezione.

Infine verrà posto in opera il chiusino di testa, in cemento armato prefabbricato, munito di botola in ghisa

10.7.3.3- Pozzi drenanti con rivestimento strutturale

Si tratta di pozzi aventi diametro minimo del diametro di 2.00 ml, il cui mantello drenante, di spessore medio $s = 10$ cm, è coassiale ed esterno ad un rivestimento in conglomerato cementizio di 30 cm di spessore.

Si dovrà, anche in questo caso, procedere alla impermeabilizzazione del fondo del pozzo sino a 20 cm sopra la quota prevista per la condotta di fondo

Esecutivamente il pozzo sarà realizzato inserendo entro la perforazione di diametro 2.00 ml due rivestimenti ondulati di diametro 1.20 ml e 1.80 ml, coassiali, al cui interno verrà quindi posizionata l'armatura. I due rivestimenti, il cui spessore inferiore a 2.70 mm) è comunque da dimensionare in base alla profondità del getto di cls da cassero "a perdere". Se realizzati in acciaio zincato essi possono essere considerati, sotto certe condizioni, collaboranti permanentemente.

Posizionati i lamierini e l'armatura si eseguirà il riempimento dell'intercapedine esterna con cemento e quindi il getto di cls, previo adeguato puntellamento interno. Le acque di drenaggio vengono raccolte all'interno del pozzo tramite 2÷3 perforazioni radiali del rivestimento in c.a.

L'allestimento del pozzo sarà infine completato in maniera a quanto previsto per i pozzi ispezionabili (scala, chiusino, botola, etc.).

Ove previsto dal progetto si installeranno dall'interno dei pozzi delle raggiere di tubi microfessurati in PVC. L'importanza questi microdreni è dovuta alla possibilità che offrono di incrementare la captazione delle acque in terreni poco permeabili, o al contatto tra coltre e substrato.

/ 1 DOORQWDQDPHQWR GHILQLWLYR GHOOH DFTXH VDUJ RWWHQXWR PHGL superficiali, da disporre lungo opportune direttrici.

10.8- Trattamenti colonnari

10.8.1- Soggezioni geotecniche ed ambientali

Di norma le perforazioni saranno eseguite con o senza rivestimento, con circolazione di fluidi di perforazione per l'allontanamento dei detriti e per il raffreddamento dell'utensile.

I fluidi di perforazione potranno essere costituite da:

- acqua
- fanghi cementizi

- DULD QHO FDVR GL SHUIRUDJLRQH D URWRSHUFXVVLQRH FRQ PDUWHON
Le pressioni di iniezione devono essere determinate in modo da non provocare indesiderati inconvenienti, quali sollevamenti nelle adiacenze o comunicazioni tra fori o colonne vicine, non ancora indurite.

I trattamenti dovranno essere eseguiti secondo modalità tecniche approvate dalla Direzione Lavori, e potranno essere realizzati in verticale o comunque inclinati in relazione alle indicazioni di progetto.

10.8.2- Prove tecnologiche preliminari

La tipologia delle attrezzature prescelte ed i principali dettagli HF XWLYL GRYUDQQR HVVHUH FRPXON
Direzione Lavori per opportuna informazione.

/ 1 \$SSDOWDWRUH KD O REEOLJR GL HVHJXLUH GHOOH SURYH WHHQRORJ modalità di esecuzione

/ 1 \$SSDOWDWRUH HVHJXLUJ XQD VHULH GL SURYH SUHOLPLQDUL SHU OD sito e dello scopo del progetto.

Definite le modalità esecutive più idonee, si procederà all'esecuzione di un campo prova costituito da almeno (salvo particolari richieste che la Direzione Lavori si riserva di volta in volta di fare) 4 colonne rappresentative dell'intervento dovrà realizzare.

Sulle colonne del campo prova si dovranno effettuare i test di seguiti che potranno essere richiesti in tutto o in parte o eventualmente integrati, come verrà di volta in volta indicato in funzione della specificità del progetto.

10.8.2.1- Determinazione del diametro medio delle colonne

Il diametro sarà misurato mediante la messa a giorno di almeno 3.00 ml delle colonne (trascurando i primi 50÷60 cm dal piano campagna).

Qualora gli eventuali strati profondi di terreno da trattare presentino caratteristiche sostanzialmente diverse dai terreni superficiali, le colonne di prova andranno spinte a tali profondità; in questo caso il controllo sarà effettuato solo mediante carotaggi.

10.8.2.2- Carotaggi e prove in sito

Di norma si eseguiranno le seguenti prove:

- esecuzione di un carotaggio continuo su tutte le colonne per tutto la lunghezza, posizionato al centro; il carotaggio dovrà mostrare una percentuale di recupero superiore od uguale al 70%

- esecuzione di un carotaggio continuo per tutta la lunghezza, posizionato all'intersezione di eventuali due colonne compenetranti
- esecuzione di carotaggi continui lungo il presunto bordo esterno teorico ipotizzabile, in numero sufficiente per l'individuazione del diametro, nel caso di colonne profonde per le quali non è possibile procedere con esami visivi diretti
- misura della velocità di propagazione delle onde elastiche longitudinali, lungo i fori eseguiti in asse, con il metodo del carotaggio sonico. Le colonne dovranno aver raggiunto almeno 30 gg. di maturazione (preferibilmente 30 gg. nel caso di trattamento di terreni incoerenti e 40 gg. nel caso di terreni coesivi); le misure verranno eseguite attraverso dei tubi in acciaio del diametro interno maggiore o uguale a 35 mm inseriti all'interno delle perforazioni di carotaggio ed adeguatamente cementati
- per trattamenti intensivi come ad esempio per la realizzazione di tamponi di fondo, potrà venire richiesta la realizzazione di prove crosshole attraverso almeno tre tubi in acciaio posti ad un interasse di circa 100 cm (e che comunque verrà definito di volta in volta). Le misure microsismiche dovranno venire effettuate, per tutte le coppie possibili di tubi, sia sul terreno vergine prima dell'intervento, che sul trattamento dopo almeno 30 gg. dalla sua realizzazione
- per trattamenti intensivi potranno venire richieste prove di stabilità del tipo Lugeon.

I carotaggi dovranno essere eseguiti con corone a diamante e doppio carotiere con almeno 100 mm di diametro nominale.

Sui campioni prelevati si eseguiranno le seguenti operazioni:

- catalogazione, descrizione e documentazione fotografica
- osservazioni relative al grado di continuità con l'indicazione delle percentuali di recupero e la lunghezza di ciascun pezzo di carota (in cm)
- trasporto, nel laboratorio concordato con la Direzione Lavori, dei campioni preventivamente inseriti in tubi di PVC chiuse con paraffina ed opportunamente imballati.

10.8.3- Caratteristiche minime dei trattamenti

In ogni caso, a meno di particolari esigenze progettuali di volta in volta indicate, le caratteristiche delle colonne che saranno realizzate saranno conformi a quanto specificato in tabella sotto riportata dove con q_u si intende la resistenza media ad espansione laterale libera su campioni prelevati dai carotaggi di controllo e con D_m il diametro medio, in uno stesso tipo di terreno, misurate su colonne scoperte.

Il modulo di elasticità tangenziale E dovrà assumere valori pari o superiori a 10 GPa.

Per ottenere i suddetti valori, si dovranno rispettare le seguenti quantità minime di cemento da iniettare, in funzione del sistema prescelto (la quantità di cemento viene indicata come peso secco per metro cubo di terreno trattato):

- sistema monofluido 350 ÷ 400 kg/mc
- sistema a due fluidi 400 ÷ 450 kg/mc
- sistema a tre fluidi 600 ÷ 700 kg/mc.

SISTEMA	TIPO TERRENO	DIAMETRO MEDIO D_m (ml)	RESISTENZA q_u (MPa)
Monofluido	Incoerenti sciolti	0.60 ÷ 0.80	t 5 ÷ 6
	Incoerenti da mediamente addensati ad addensati	0.4 ÷ 0.6	
	Coesivi soffici o mediamente compatti	0.4 ÷ 0.6	t 1.5 ÷ 2.0
	Coesivi molto compatti	0.3 ÷ 0.5	
A due fluidi	Incoerenti sciolti	1.0 ÷ 1.5	t 5 ÷ 6.0
	Incoerenti da mediamente addensati ad addensati	0.6 ÷ 0.9	
	Coesivi soffici o mediamente compatti	0.7 ÷ 1.0	t 1.5 ÷ 2.0
	Coesivi molto compatti	0.5 ÷ 0.8	
A tre fluidi	Incoerenti sciolti	1.6 ÷ 2.0	t 5 ÷ 6.0
	Incoerenti da mediamente addensati ad addensati	1.0 ÷ 1.5	
	Coesivi soffici o mediamente compatti	1.2 ÷ 1.6	t 1.5 ÷ 2.0
	Coesivi molto compatti	0.6 ÷ 1.00	

10.8.4- Tolleranze

Le colonne dovranno essere realizzate nella posizione e con le dimensioni di progetto, con le seguenti tolleranze ammissibili, salvo più rigorose limitazioni indicate in progetto:

- coordinate planimetriche del centro della colonna: ± 5 cm
- scostamento dall'asse teorico: $\pm 2\%$
- lunghezza: ± 15 cm
- diametro medio reso: non inferiore a quello nominale di progetto
- quota testa colonna: ± 5 cm.

10.8.5- Miscele cementizie di iniezione

10.8.5.1- Caratteristiche dei componenti

Dovrà essere impiegata una miscela binaria cemento/acqua il cui rapporto è variabile, in funzione del tipo di terreno e dei parametri richiesti.

E' ammesso l'uso di additivi, aventi le funzioni di seguito indicate:

- stabilizzanti (la resa volumetrica deve risultare $\geq 97\%$) o fluidificanti
- acceleranti o ritardanti di presa
- impermeabilizzanti
- di protezione delle miscele dal dilavamento nel caso di falda in movimento convulsa
- di protezione da eventuali agenti organici presenti nel terreno.

Naturalmente l'adozione di tali additivi svolge un ruolo importante sulle caratteristiche meccaniche delle miscele e della colonna di terreno stabilizzato, che andranno di volta in volta verificate ed accettate in funzione degli scopi del trattamento stesso.

/H VFKHGH WHFQLFKH GHL SURGRWW Top On R Di Rubate Fdo D'anno Esere De Vn Sv De Ot W D consegnate alla Direzione Lavori per opportuna informazione.

Come da progetto la malta sarà confezionata in base alle seguenti prescrizioni:

x rapporto acqua/cemento Q R Q V X S H U L R U H D " D F "

x cemento Portland 32.5 R ;

x la resistenza minima del terreno consolidato non inferiore a 10 MPa;

come additivo si prescrive di utilizzare uno di quelli descritti dalla seguente tabella :

ADDITIVO	EFFETTO	% IN PESO
Silicato di sodio	ANTIDILAVANTE E ACCELERANTE	1÷2
Silicati di magnesio ed alluminio	ANTIDILAVANTE	0,5

SONO DA EVITARE COME ACCELERANTI L'USO DI CLORURI POICHÉ AGGRESSIVI VERSO E ARMATURE METALLICHE PREVISTE NEI JETGROUTING.

10.8.6- Armatura dei trattamenti colonnari

Quando previsto in progetto, le colonne dovranno essere armate con

Snervamento = 461 kN Rottura = 568 kN con manicotti di giunzione filettati, da introdurre a spinta con idonea attrezzatura nel corpo delle colonne in corrispondenza del perforo appena ultimata l'iniezione della miscela iniziata la presa.

Nel caso sia previsto l'inserimento dell'armatura in acciaio ad avvenuta presa della miscela, si dovrà procedere alla esecuzione di un foro di diametro adeguato nel corpo delle colonne, all'introduzione dell'armatura (barre in acciaio) ed al suo inghiessaggio mediante iniezione a pressione di malta di cemento; la malta verrà iniettata attraverso un tubo in PVC.

10.9- Iniezioni

10.9.1- Soggezioni geotecniche ed ambientali

Poiché la corretta scelta delle metodologie e dei prodotti di iniezione è basilare per la corretta realizzazione dei trattamenti O T S S D O W D W R U H G R Y U j Y D O X W D U H D W W H Q W D P H Q W H L (struttura Pa H Q W L granulometria, etc.), o i caratteri strutturali e morfologici degli ammassi rocciosi (grado di fratturazione, permeabilità, Lu etc.). Dovrà inoltre valutare attentamente l'influenza della falda (pressione, velocità di filtrazione).

Ove ne ricorra l'opportunità la Direzione Lavori richiederà l'esecuzione di prove tecnologiche preliminari, secondo quanto precisato al punto successivo.

10.9.1.1- Salvaguardia ambientale

Gli interventi con finalità impermeabilizzanti non devono modificare le condizioni idrologiche del sottosuolo all'esterno delle aree immediatamente adiacenti ai trattamenti.

E' consentito esclusivamente l'impiego di prodotti stabili nel tempo, e che non cedano al terreno ed alle falde circostanti i residui inquinanti. Di norma quindi è fatto divieto all'uso di soluzioni colloidali e di reagenti organici, o di altre soluzioni in contrasto con le vigenti norme in materia di tutela ambientale.

10.9.1.2- Controllo degli stati tenso-deformativi

I procedimenti di iniezione dovranno essere definiti ed applicati in modo da evitare che abbiano luogo modificazioni indesiderate dello stato di deformazione e dello stato di sollecitazione su opere vicine.

10.9.2- Tolleranze

I fori di iniezione dovranno essere fissati nella posizione e con le inclinazioni di progetto, con le seguenti tolleranze

ammissibili, salvo più rigorose limitazioni indicate in progetto:

- coordinate planimetriche: ± 5 cm
- scostamento dall'asse teorico: $\pm 2\%$
- lunghezza: ± 15 cm.

10.9.3- Materiali

10.9.3.1- Miscele cementizie normali

Di norma le miscele cementizie di iniezione per i trattamenti di impregnazione saranno preparate adottando un dosaggio peso dei componenti tale da soddisfare un rapporto cemento/acqua da 0.200.60.

Con impiego di additivi stabilizzanti e disperdenti; per ottenere la stabilizzazione potrà essere utilizzato un agente, colloidi ad esempio bentonite, con rapporto 0.01/a d0.04.

Per i trattamenti di intasamento di rocce fessurate il dosaggio a/c può variare nell'intervallo da 0.40.40.

Il cemento impiegato dovrà essere scelto in relazione alle esigenze di resistenza alle caratteristiche ambientali, FRQVLGHUHQGR LQ SDUWLFRODUH O¶DJJUHVVLYLWj GHOO¶DPELHQWH (¶ DPPHVVR O¶XVR GL DGGLWLYDQWL VWDELOL]DQWL GLVSHUGHQWL H

Le schede tecniche dovranno essere preventivamente approvate dalla Direzione Lavori.

Le miscele cementizie dovranno soddisfare i seguenti requisiti:

- viscosità Marsh: $35 \div 45$ secondi
- viscosità apparente: $10 \div 20$ cP
- rendimento volumetrico $\geq 95\%$ (per miscele stabili)

10.9.3.2- Miscele con cementi microfini

10.9.3.2.1- Caratteristiche dei cementi e dosaggi

Le miscele con cementi microfini saranno ottenute a seguito di processi di produzione tali da aumentare la finezza del cemento fino a valori dell'ordine di $8500 \div 12000$ cmq/g (Blaine). I processi di macinazione e separazione dovranno quindi consentire di ottenere un fuso granulometrico delle particelle solide presenti nella sospensione caratterizzata dai seguenti valori:

$$D_{98} = 10 \div 20 \mu\text{m}$$

$$D_{50} = 3 \div 5 \mu\text{m}$$

La granulometria sarà determinata con pesatura a mercurio o apparecchiature di equivalente precisione. Il dosaggio, in relazione agli impieghi, potrà variare nell'intervallo 0.50/c d0.60.

E' ammesso l'impiego di eventuali additivi disperdenti e fluidificanti inorganici.

Le miscele con cementi microfini dovranno soddisfare i seguenti requisiti:

- viscosità Marsh: $27 \div 30$ secondi
- rendimento volumetrico $\geq 95\%$.

10.9.4- Modalità esecutive

Le iniezioni saranno effettuate impiegando tubi valvolati introdotti in appositi perfori nel terreno da consolidare.

I perfori, eseguiti sul contorno della sezione di scavo della galleria, in avanzamento rispetto al fronte di scavo, potranno essere orizzontali, suborizzontali o comunque inclinati, di diametro 100 mm, ed eventualmente rivestiti. Preliminarmente verranno eseguite iniezioni di guaina tra le pareti del perforo ed il tubo e successivamente quelle di consolidamento, iniettate in pressione attraverso le valvole; tali iniezioni verranno eseguite in più fasi con miscele cementizie additivate eseguite a bassa pressione tra tubo e perforo e ripetute ad alta pressione, attraverso le valvole per il preconsolidamento. Il tubo sarà impiegato in vetroresina del tipo ad aderenza migliorata del diametro 60 mm e spessore 3 mm. Le giunzioni dei tubi saranno eseguite con i necessari manicotti e collanti che dovranno garantire, anche in corrispondenza del giunto, la medesima resistenza a trazione dei tratti di tubo giuntati. Il tubo sarà corredato del tappo di fondo, del tubo di sfogo dell'aria e delle valvole per l'iniezione, costituite da manicotti in gomma di spessore 3.50 mm.

Il terreno consolidato dovrà presentare le seguenti caratteristiche meccaniche, uniformemente distribuite nell'ambito dei volumi minimi considerati:

- UHVLVWHQ]D D FRPSUHVVLQRQ VHP SOLFH QRQ LQIHULRUH D 03D D GDOO¶LQLH]LRQH
- R.D.Q. (indice di recupero modificato) espresso come percentuale di recupero del carotaggio tenendo conto degli GLFDURWD GL OXQJKH]D QRQ LQIHULRUH D PP QRQ LQIHULRUH JLRUQL GDOO¶LQLH]LRQH

L'Appaltatore, a sua totale cura e sotto il controllo della Direzione Lavori, provvederà alla messa della tecnologia d'intervento procedendo preliminarmente, mediante prove e sondaggi, alla determinazione delle caratteristiche geomeccaniche, livello di falda e permeabilità del terreno da consolidare; in base ai risultati ottenuti definirà:

- la quantità e distribuzione dei tubi di iniezione
- il passo delle valvole
- la composizione delle miscele con specifico riferimento alla viscosità, che dovrà essere bassa per poter eseguire le iniezioni in tempi brevi, il rapporto acqua cemento ed l'impiego di additivi
- la finezza del cemento
- la pressione di iniezione, che di norma dovrà essere inferiore a quella di cedimento del sistema (clacqueage).

L'Appaltatore dovrà inoltre eseguire, sempre a sua cura e sotto il controllo della Direzione Lavori, la verifica degli effetti indotti nel terreno ed infine l'accertamento dell'uniformità e delle caratteristiche meccaniche del terreno consolidato, mediante prove in sito ed in laboratorio su campioni prelevati con carotaggi.

L'Appaltatore potrà dare corso ai trattamenti soltanto dopo che la Direzione Lavori avrà espresso il suo benestare in base ai risultati delle prove di cui sopra, con l'avvertenza che in ogni caso tale benestare non ridurrà la responsabilità dell'Appaltatore nel raggiungimento delle prescrizioni progettuali in termini di spessore e resistenza del terreno consolidato.

10.9.4.1- Esecuzione dei trattamenti

Le attrezzature impiegate dovranno essere in grado di eseguire le lavorazioni richieste con la necessaria continuità per assicurare la uniformità dei trattamenti; i tubi di iniezione dovranno essere atti a resistere a pressioni non inferiori a 12 MPa; l'impianto di miscelazione dovrà essere munito di dispositivo di pesatura del cemento e di misura dell'acqua, dosatore di additivi e contacicl di miscelazione progressivo; la centrale di iniezione sarà attrezzata con pompe ad alta pressione munite di manometri posti a bocca foro, con certificato ufficiale di taratura.

Qualora si dovessero riscontrare variazioni sensibili nelle caratteristiche dei terreni rispetto a quelle assunte inizialmente per la messa a punto del sistema, l'Appaltatore, a sua cura spese, dovrà verificare puntualmente l'idoneità dei parametri adottati provvedendo eventualmente ad una loro ritaratura in corso d'opera.

L'Appaltatore in ogni caso dovrà procedere a continui sondaggi nei trattamenti effettuati per verificare la rispondenza alle prescrizioni progettuali relativamente a resistenze e spessori.

A carico dell'Appaltatore si considerano tutte le operazioni preliminari: sondaggio, prove, progettazione e campo prove; la documentazione dei lavori; la ubicazione dei punti di trattamento; le operazioni di perforazione ed infissione dei tubi; valvole; l'esecuzione delle iniezioni di guaina e di quelle di consolidamento, compreso la fornitura di tutti i materiali ed in particolare:

- il cemento da impiegare nelle iniezioni di guaina e di consolidamento in terreni molto aperti, caratterizzati da un coefficiente di permeabilità fino a 10^{-10} m/s, sarà cemento del tipo normale
- per le iniezioni di consolidamento in terreni con coefficiente di permeabilità minori di 10^{-10} , si useranno cementi microfini, acqua, additivi fluidificanti, ecc.

Sono, altresì, a carico dell'Appaltatore eventuali superfici di parete consolidata ed eventuali iniezioni teoriche di progetto.

10.9.4.2- Trattamento di impregnazione

Si procederà valvola per valvola, a partire dal fondo, tramite un packer a doppia tenuta collegato al circuito di iniezione. Ottenuta l'apertura della valvola, si darà luogo ad iniezione in pressione fino ad ottenere i valori dei volumi di assorbimento e di pressione prescritti in progetto. Per pressione di iniezione si intende il valore minimo che si stabilisce all'interno del tubo. Nei trattamenti di impregnazione l'iniezione dovrà essere tassativamente eseguita utilizzando portate non superiori a 30 l/min, e comunque con valori che, in relazione alla effettiva pressione di impiego, siano tali da evitare fenomeni di fratturazione idraulica del terreno (claquage).

La distanza minima tra due fori iniettati contemporaneamente dovrà essere determinata in relazione alle pressioni di iniezione in modo da non provocare indesiderati inconvenienti, quali sollevamenti nelle adiacenze o comunicazioni tra fori o colonne vicine, non ancora eseguite. L'Appaltatore dovrà adottare le seguenti precauzioni: Q G X U L W H \$ W D O I L Q H O I, P S U H V D V X O O D E D V H D Q F K H G H O O

esecuzione. Nel caso in cui l'iniezione del previsto volume non comporti il raggiungimento della prescritta pressione, o viceversa, la valvola sarà nuovamente iniettata, trascorso un periodo di 12 ÷ 24 ore.

Fino a quando le operazioni di iniezioni non saranno concluse, al termine di ogni fase occorrerà procedere al lavaggio interno del tubo d'armatura.

10.9.4.3- Trattamenti di intasamento

Saranno eseguiti in conformità con le modalità e le indicazioni date nel progetto di intervento. Ove previsto le iniezioni potranno essere realizzate anche in fase unica, in risalita o in avanzamento, attraverso le aste di perforazione.

10.9.4.4- Trattamenti di ricompressione

Verificato l'esatto posizionamento delle valvole, si darà luogo alle iniezioni utilizzando portate e pressioni atte a produrre la fratturazione idraulica del terreno, registrando opportunamente la pressione di picco e la successiva diminuzione della frattura.

L'iniezione sarà arrestata al raggiungimento dei previsti volumi di miscela cementizia.

ART. 11- OPERE DI DIFESA

11.1- Lavori in parete ed in versante

11.1.1- Generalità

I lavori in parete o in versante prevedono generalmente quattro fasi di esecuzione e precisamente:

- 1) perlustrazione delle aree di intervento
- 2) taglio della vegetazione
- 3) rimozione del materiale pericolante o in equilibrio instabile
- 4) consolidamenti.

Tutte le lavorazioni in parete o versante dovranno essere eseguite con manovalanza specializzata, esperta in lavori alpinistici.

Nel corso di tutte le lavorazioni in parete o versante dovranno essere utilizzate attrezzature quali leve, mazze, pali di ferromotoseghe ed accette per il taglio di arbusti ed ogni arnese adatto alle operazioni in svolgimento.

E' fatto obbligo di adottare le previdenze e precauzioni necessarie per dare al personale in servizio la massima sicurezza.

cui è d'obbligo l'uso delle corde, delle cinture di sicurezza, degli elmetti, scarpe speciali, e di ogni altra precauzione; come
VSHFLILFDWR QHO 3LDQR GL 6LFXUH]]D SHU O¶HVHFX]LRQH GHL ODYRUL
81,21 ,17(51\$ = ,21\$/('(6 \$662&,\$7,216 '¶\$ /3,1,60(H NDUSTRIE (NORME)(,
E' specificatamente previsto ogni onere per la regolazione e gestione del traffico stradale nel corso delle lavorazio-
nizi, al f
garantire la sicurezza della circolazione con la minor incidenza sulla sua fluidità e continuità.

Le modalità di regolazione del traffico dovranno essere conformi a quanto stabilito dalla normativa vigente e da eventuali
prescrizioni integrative od aggiuntive eventualmente da parte dei responsabili di gestione della tratta stradale interessata
lavori; ove tali modalità non siano state specificatamente previste negli elaborati di progetto, potranno essere proposte

GDOO¶SSSDOWDWRUH VXOOD EDVH GHO VXR SURJUDPPD GL LQWHUYHQW
11.1.2- Perlustrazione

Consiste in attività di esplorazione delle pareti con identificazione degli elementi lapidei instabili sia per le condizioni
intrinseche degli elementi stessi che per le specifiche condizioni al contorno.

'XUDQWH WXWD OD IDV Hppatore esegue i lavori in modo che da questa stessa
minuziosa possibile.

L'esplorazione comincerà nelle zone più alte ed il materiale rimosso o pericolante sarà fatto precipitare secondo quan-
prescritto nel seguito.

11.1.3- Taglio della vegetazione

Ove richiesto e necessario si dovrà inoltre provvedere al taglio della vegetazione presente al fine di evitarne gli effetti
GHVWDELOL]]DQWL GHOO¶DSSDUDWR UDGLFDOH VLD Sleva di quota venti, WWL

IRU]]D GL JUDYLWj LQ SRU]]LRQL GL SDUHW SDUWLFRODUPHQWH VFRVFH
Il taglio della vegetazione avverrà, salvo diversa indicazione progettuale o della Direzione Lavori, a raso del fusto; il suo
trasporto a valle dovrà avvenire nel rispetto di quanto previsto nel successivo paragrafo 11.1.4.

Il legname risultante, per la parte ritenuta idonea dalla Direzione Lavori, tagliato secondo misure commerciali, rimarrà di
proprietà della Stazione Appaltante e dovrà essere stazionato in area di cantiere o contigua a questa.

5DPDJOLH HG DUEXVWL GRYUDQQR LQYHFH HVVHUH ULPRVVL GDOO¶DUH
DOOH QRUPDWLYH YLJHQWL LQ PDWHULD D FXUD H VSHVH GHOO¶SSSDO

Rimangono in OWUH D FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH WXWWL JOL RQHUL GL
sistemazione del legname ritenuto idoneo dalla Direzione Lavori.

Tutte le operazioni dovranno essere realizzate con mezzi ed attrezzature idonee, personale qualificato e con modalità
conformi alle vigenti normative di sicurezza.

6RQR D FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH LQROWUH JOL RQHUL GL anteSULVW
di soggetti terzi nel corso delle operazioni sopradescritte.

11.1.4- Rimozione del materiale pericolante o in equilibrio instabile

Gli elementi individuati nel corso delle operazioni di cui ai precedenti paragrafi 11.1.2 e 11.1.3 verranno fatti precipitare
valle.

(IDWWR REE O di eseguire i lavori in modo
proprietà pubbliche e private ed in particolare al piano viabile, alle opere d'arte principali ed accessorie, ai parapetti, a
banchine, etc.; sono a dFR GHOO¶SSSDOWDWRUH JOL RQHUL GL ULSULVWLQR GH
Appaltante o di soggetti terzi nel corso delle operazioni sopradescritte.

5HVWD D FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH RJQ Latipoli di viale in Opzioni di LRQ
ritenute idonee dalla Direzione Lavori ed il loro carico e trasporto a sito autorizzato in conformità alle vigenti normative
materia.

Nel caso in cui, progettualmente o a seguito delle operazioni di perlustrazione necessaria la demolizione di elementi
di grandi dimensioni, si dovrà procedere, salvo espresso ordine da parte della Direzione Lavori, senza uso di esplosivi
XWLOL]]DQGR PRGDOLWj FRQVRQH DOOH FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH JOL RQHUL GL ULSULVWLQR GH
Tali demolizioni dovranno comunque essere autorizzate preventivamente e specificatamente dalla Direzione Lavori.

11.1.5- Consolidamenti

Le operazioni di consolidamento sia di tipo estensivo che di criticità puntuali poQQR DYYHQLUH DWWUDYHU

- rete metallica a doppia torsione
- pannelli in fune metallica ad alta resistenza
- chiodature di tipo passivo o semiattivo
- reticoli in fune metallica (associati a rivestimenti in rete metallica o in pannelli)
- imbracature e fasciature di elementi lapidei puntuali.

Per tali operazioni dovranno essere seguite le specifiche riportate nelle voci di Elenco Prezzi relative.

Per la parte relativa alle chiodature si farà espresso riferimento a quanto riportato nelle norme tecniche 10.2, 10.3 e
10.4.

11.2- Barriere paramassi

Le barriere paramassi si distinguono in tipologia elastica e tipologia deformabile.

11.2.1- Barriere elastiche

6L LQWHQH GH SHU EDUULHUD HODVWLFD XQD GHWLXWDYWHGDQO¶DSSDOWDWRUH
senza modificare la propria geometria.

Lo schema normalmente utilizzato per strutture paramassi di tipo elastico è formato, salvo diverse indicazioni progettuali, da:

- montanti di testata in profilato non inferiore a HEB 320 mm o altri di modulo di resistenza equivalente, in acciaio di classe non inferiore al tipo S 235. Con piastre alla base delle dimensioni non inferiori a cm 40x40 e spessore non inferiore a 20 mm saldate al montante tramite fazzoletti saldati a 45° per l'alloggiamento dei tirafondi con montanti annegati direttamente nel dado di fondazione
- montanti intermedi in profilato di classe non inferiore al tipo IPE 240 mm o altri di modulo di resistenza equivalente, in acciaio di classe non inferiore al tipo S 235 muniti di manicotti distanziatori, reggicavo saldati all'ala lato monte dei montanti. Posti ad interasse non superiore a ml 6 o secondo progetto approvato dalla Direzione Lavori
- puntoni in profilato non inferiore a UPN 200 mm o altri di modulo di resistenza equivalente, in acciaio tipo, mini S 235. In alternativa potranno essere utilizzati dei tiranti in fune di acciaio del diametro minimo di 20 mm opportunamente ancorati con idonei elementi derivanti da relazione di calcolo e approvata dalla Direzione Lavori
- cavi funicolari di acciaio zincato del diametro non inferiore a 17.80 mm e sezione minima di 249 mmq nel numero minimo di 5 per ogni metro lineare. Ogni cavo dovrà essere ancorato ai montanti esterni mediante risvolto del cavo e idonei morsetti e nei montanti intermedi dovrà risultare passante attraverso tubo profilato idoneamente saldato ai montanti e di diametro minimo interno di 30 mm
- cavetto di acciaio zincato o in lega inox del diametro minimo di 8.0 mm posti ad interasse massima di 100 ml per il collegamento trasversale dei cavi funicolari
- rete metallica con rivestimento protettivo con leghe in zinco alluminio Zn95Al5 oppure Zn90Al10 ed a doppia torsione, maglia 8 x 10 cm, con filo dello spessore non inferiore a 3 mm.

La struttura di fondazione dovrà essere realizzata, in alternativa, mediante B450Cd diametro 24 mm della lunghezza di 2.50 ml in caso di roccia e plinto in calcestruzzo Rck 300 delle dimensioni di 60x60x60 cm con armatura in acciaio B450Cd di peso non inferiore a 50 kg.

La verniciatura protettiva dei profilati metallici dovrà essere eseguita in accordo al seguente ciclo:

- preparazione delle superfici mediante spazzolatura meccanica al grado St3 secondo lo Standard Association
- applicazione di due mani di minio oliofenolico dello spessore di 35 micron per mano
- dopo la messa in opera, applicazione di due mani di prodotto anticorrosione intermedia (spessore 40 micron).

11.2.2- Barriera paramassi a geometria variabile

Si intende per barriera a geometria variabile quella che, in caso di impatto, si deforma in modo sensibile la propria geometria.

La barriera paramassi dovrà essere prodotta in regime di qualità ai sensi della vigente.

La classe di livello di energia della barriera dovrà risultare da un certificato rilasciato da un Istituto riconosciuto dalla normativa o da un Istituto universitario; le prove, in scala reale, dovranno essere condotte secondo le modalità indicate al paragrafo 11.2.2.2

La relazione di cui al successivo paragrafo 11.2.2.3.

Ai fini della produzione ed accettazione delle barriere, i materiali componenti dovranno avere le caratteristiche descritte dalle vigenti normative sulle caratteristiche dei materiali stessi.

6 XL GXH HOHPHQWL GL WHVWDWD GL RJQL ILODUH GL EDUULHUH alla quale siano riportate le seguenti indicazioni:

- nome del produttore
- sigla di produzione della barriera
- anno di posa in opera
- nome della Ditta appaltatrice delle opere.

11.2.2.1- Requisiti costruttivi

La barriera dovrà essere costituita da una serie di moduli funzionali (campate) ciascuno di lunghezza non superiore a 10.00 ml. L'interasse tra i moduli dovrà essere pari a quella indicata negli elaborati di progetto; eventuali varchi previsti progettualmente tra filari contigui dovranno essere rispettati prevedendo una sovrapposizione in proiezione ortogonale di almeno 2.00 ml.

La struttura di supporto dovrà essere costituita da montanti in profilati di acciaio S275, PRQWDQWL DO SLHGH GRYUDQQR HVVHUH SURYYLVWL GL ANSORUWX unidirezionale

La struttura di collegamento dovrà essere formata da controventi longitudinali (nel piano della barriera) e da controventi di monte ed eventuali controventi di valle in funi d'acciaio zincato di diametro minimo di 14 mm tesati secondo le indicazioni del produttore.

La struttura di intercettazione dovrà essere costituita da pannelli in funi di acciaio zincato, con maglie di forma quadrata, romboidale o circolare alla quale dovrà essere sovrapposta, per tutta la superficie di intercettazione, una rete metallica a doppia torsione, filo minimo 2.70 mm con rivestimento protettivo con leghe in zinco alluminio Zn95Al5 oppure Zn90Al10 e con maglie delle dimensioni non superiori a 80x100 mm, solidamente fissata ai pannelli in fune mediante filo di acciaio galvanizzato con un minimo di 4 punti di legatura per unità di superficie.

Il sistema di assorbimento di energia dovrà essere formato da dissipatori disposti in via principale sui controventi o sul perimetro della struttura di intercettazione.

Gli elementi di fondazione ed ancoraggio dovranno essere realizzati rispetto delle presenti Norme Tecniche con dimensioni, tipologia e modalità esecutive idonee al sito di posa in opera della barriera; per quanto riguarda eventuali elementi di fondazione del montante, dovranno in ogni caso essere previsti opportuni accorgimenti al fine di contrastare la coppia WRUFHQWH DSSOLFDDW DO SXQWRQH LQ IDVH G¶XUWR

Tutti i componenti utilizzati dovranno essere nuovi di fabbrica ed accompagnati da certificazioni e dichiarazioni di conformità, secondo le normative applicabili, (ad esempio UNI EN 10025- montanti in acciaio, UNI EN 12385 funi d'acciaio, UNI EN 10264-2 - zincatura funi, ecc.) nonché, ove previsto, dalla dichiarazione di conformità CE ai sensi del DPR 246/1993 e successive modificazioni ed integrazioni

Le funi da utilizzare saranno del tipo ad anima metallica a trefolo con resistenza unitaria del filo elementare di 1770 MPa zincato.

La giunzione delle funi metalliche dovrà essere effettuata a morsettatura o o elemento metallico di altro tipo; gli elementi di giunzione dovranno assicurare una resistenza non inferiore al 90% del carico di rottura delle funi interessate.

Tutte le parti metalliche esposte devono essere protette a mezzo di zincatura calda per quanto riguarda la carpenteria e a bagno elettrolitico per le componenti metalliche minori.

I montanti dovranno essere eventualmente dipinti con due mani di vernice di colore di tonalità idonea al mascheramento dell'ambiente circostante, ove non diversamente previsto dagli elaborati di progetto dovrà essere utilizzato verde oliva (RAL 6003)

La verniciatura dovrà essere effettuata mediante preparazione delle superfici con microsabbiatura ed applicazione di primer bi componente epossidico per superfici zincate, spessore circa 40/50 µm, applicazione a finitura di smalto acrilico bi componente con catalizzatore poliuretanico acrilico, spessore circa 60/80 µm con le seguenti caratteristiche:

- Aspetto: semilucido
- Colore: trasparente sul manufatto trattato
- Peso specifico: $0,94 \pm 0,05 \text{ kg/dm}^3$ a 23°C, riferito al prodotto catalizzato, secondo norma ISO 2811
- Contenuto in solidi (in peso) $31 \pm 3\%$ riferito al prodotto catalizzato (g); (in volume) (residuo secco volumetrico) $28 \pm 3\%$ riferito al prodotto catalizzato
- VOC: 690 g/kg riferito al prodotto catalizzato
- Viscosità sul primo componente a 23°C con coppa di deflusso n°4 : 15 VHF R Q G R Q R U P D , 6 2
- Essiccazione a 23°C, 50% di umidità relativa e buona ventilazione allo spessore di film secco 62 µm

Fuori impronta: 15 h secondo metodo interno MS 035 basato su norma ISO 4620

Completamente indurito: 32 h secondo metodo interno MS 036 basato su norma ISO 4622

(I tempi di essiccazione possono variare con lo spessore e le condizioni ambientali).

11.2.2.2- 6 SHFLILFKH SHU O¶HVHFHX]LRQH Gelle Caratteristiche H SHU OD FHUWLILFD] Le caratteristiche della barriera proposta dovranno essere comprovate da una prova in vera grandezza in campo dinamico scala reale con almeno tre campate, opportunamente certificate da un istituto riconosciuto.

Le caratteristiche della barriera sottoposta all'urto di prova corrispondono alle caratteristiche del prodotto in fornitura e grado di arrestare il blocco di massa nota, in caduta libera, avendo energia cinetica pari a quella di classificazione della barriera, con velocità di traslazione al momento dell'impatto non inferiore a 25 m/sec.

Le modalità di svolgimento della prova dovranno essere conformi a quanto stabilito ETAG 27 - Allegato a.

Lo sviluppo della prova deve rispettare quanto previsto, per la classe di energia richiesta, al punto 2.4.2.1.

In particolare la barriera dovrà

- superare una prova di impatto non inferiore a MEL (Maximum Energy Level) della classe nominale richiesta con le condizioni previste nella ETAG 27 al punto 2.4.2.2
- superare due prove SEL (Service Energy Level) di impatto, eseguite in successione senza effettuare riparazioni, con energia non inferiore a 1/3 MEL, con le condizioni previste nelle ETAG 27 al punto 2.4.2.1,

La barriera dovrà garantire secondo quanto previsto al punto 2.4.3 delle norme sopracitate un assorbimento energetico ME non inferiore (in kJ) a quello progettualmente richiesto con riferimento alla corrispondente classe energetica

11.2.2.3- Documentazione accompagnatoria della barriera

3 UHYHQWLYDPHQWH DOO¶LQL]LR HIIHWWLYR GHOOH ODYRUD]LRQL O¶ documentazione relativa alla barriera proposta:

- certificazioni di caratterizzazione della classe energetica richiesta, in copia autenticata (certificazione CE, oppure Attestato di qualificazione o Certificato di Idoneità Tecnica all'impiego rilasciato dall'STC, in regime di validità), i manuali di LQVWDOOD]LRQH H eventuali altre informazioni di posa, H GH
- disegni costruttivi in scala adeguata, forniti dalla Ditta produttrice della barriera, con indicazione di tutte le parti funzionali della struttura, restando ovviamente inteso che la barriera, salvo dettagli minori, risulterà conforme a quella a cui si riferisce il certificato di caratterizzazione.
- relazione di calcolo a firma di tecnico abilitato nella quale, a partire dai carichi trasmessi dalla struttura, vengano determinate dimensioni, tipologia e modalità esecutive degli elementi di fondazione ed ancoraggio.

La relazione dovrà chiaramente indicare le caratteristiche fisico-meccaniche dei materiali utilizzati e le ipotesi progettuali poste alla base dei calcoli (sia di natura statica che geotecnica); le strutture dovranno essere in grado di assorbire OH IRU]H DSSOLFDDWH QHO FRUVR GHOO¶LPSDWWR ILQR DO UDJJLXQJ alle caratteristiche geologiche e geotecniche del sito di intervento. Nella relazione dovranno inoltre essere chiaramente indicati i carichi di progetto attribuiti ai vari elementi di fondazione ed ancoraggio.

8 QD YROWD FRPSOHWDWR LO PRQWDJJLR GHOOD EDUULHUD O¶SSSDOW

- dichiarazione della Ditta produttrice della barriera nella quale si attesta che la struttura fornita corrisponde esattamente (salvo dettagli minori che dovranno essere chiaramente identificati) a quella oggetto del certificato di collaudo con indicazione dei vari elementi utilizzati
Per gli elementi di maggior importanza (profilati, barre, funi, etc.) dovranno essere allegati alla dichiarazione il certificato di collaudo.
- G.L.F.K.L.D.U.D.] L.R.Q.H. G.H.O.O.¶.S.S.S.D.O.W.D.V.E. Repertorio delle operazioni in opera della barriera non deve essere esattamente e scrupolosamente seguite le istruzioni e gli schemi di montaggio forniti dalla Ditta produttrice;
- quaderno di manutenzione con indicazione delle operazioni da compiere per garantire la durata della struttura nel tempo.

11. 3- Rivestimenti di scarpate

11.3.1- Mantellate in lastre

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato, avente classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa, in elementi dimensionati di 50x25x5 cm.

La superficie in vista delle lastre dovrà risultare perfettamente piana e liscia; i bordi dovranno essere sagomati in modo da formare un giunto aperto su tutto il perimetro.

Si procederà preliminarmente alla regolarizzazione del piano di posa che dovrà essere esattamente costipato e livellato, anche con apporto di sabbia; la posa in opera delle lastre dovrà procedere dal basso verso l'alto avendo cura di mantenere fuochi longitudinali e trasversali ben allineate, con giunti aperti verso l'alto, all'interno di sarà posta l'armatura metallica costituita da barre del diametro di 6 mm in acciaio del B450C, annegate nella malta di sigillatura dosata a 500 Kg/mc di cemento.

La sigillatura dei giunti dovrà essere preceduta da abbondante bagnatura; la malta dovrà essere lisciata a cazzuola così da dare continuità alla superficie; durante i primi giorni la mantellata dovrà essere bagnata e se necessario ricoperta con stuoie. I giunti di dilatazione dovranno essere realizzati ogni 4÷5 ml, trasversalmente alla mantellata; dovranno essere intasati con materiale bituminoso di appropriate caratteristiche, tale da aderire alle lastre e di non colare. In corrispondenza dei giunti di dilatazione dovrà essere interrotta la continuità dell'armatura metallica.

11.3.2- Mantellate a grigliato articolato

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato avente classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, armato con tondini di acciaio B450C del diametro non inferiore a 6 mm.

Gli elementi avranno superficie di ca. 0.25 mq e dovranno essere muniti di naselli ad incastro a coda di rondine per ottenere una mantellata continua ma articolata, in grado di seguire eventuali assestamenti della superficie di posa.

Ciascun elemento avrà spessore di 9÷10 cm e peso di 30÷35 kg; dovrà presentare cavità a tutto spessore per circa il 35÷40% della sua superficie. Potranno essere richiesti elementi speciali provvisti di armatura rinforzata in corrispondenza degli incastri, da utilizzare dove siano prevedibili sforzi di trazione accentuati.

In corrispondenza di superfici coniche dovranno essere forniti elementi di speciale sagomatura.

La posa in opera dovrà comprendere la regolarizzazione e costipamento del piano di posa, il riempimento della cavità con terra vegetale, la semina con idoneo miscuglio di erbe da prato perenni.

11. 3.3- Rivestimento mediante impiego di malta di cemento spruzzata

Per il consolidamento delle scarpate si applicheranno le norme contenute nel D.M. 11/03/1988.

Tale consolidamento verrà eseguito procedendo di norma, dall'alto verso il basso della scarpata.

Si dovrà procedere innanzi tutto a conformare la scarpata da trattare a gradoni la cui profilatura sarà definita dagli elaborati di progetto.

I ripiani dei vari gradoni avranno una leggera inclinazione verso monte e sui gradoni stessi; al piede del gradone, dovrà essere costruita una scolina nella quale confluiranno le acque meteoriche.

Eseguito il gradonamento come sopra indicato, si procederà alla stesa ed al fissaggio sulle pareti subverticali di una rete metallica a doppia torsione a maglia esagonale cm 8x10 in filo metallico di spessore non inferiore a 2.70 mm.

Il fissaggio della rete avverrà a mezzo di staffe in acciaio B510C aventi, di norma, il diametro di mm 14 mm e la lunghezza non inferiore a 50 cm, preventivamente trattate con antiruggine e poste ad interesse non superiore a cm 50.

I teli contigui dovranno essere accostati e collegati mediante anelli in acciaio ad intervallo non superiore a 50 cm; gli anelli dovranno garantire uno scostamento massimo tra i bordi dei teli, una volta collegati, non superiore a 1.50 cm.

Durante la stesa della rete metallica l'Appaltatore dovrà provvedere a riquadrare la rete stessa sui lati ed in corrispondenza necessari giunti di dilatazione a mezzo di funi o fili d'acciaio zincato del diametro di 12 mm corrente e sostenuta ogni 2.00 ml da ancoraggi in chiodi muniti di gancio o golfare passacavo, in acciaio zincato ad aderenza non inferiore a 1540 cm del diametro di 16 mm e della lunghezza di 50 cm e secondo le disposizioni che all'uopo verranno impartite dalla Direzione dei Lavori.

Sulle pareti subverticali, dopo un'accurata bagnatura, si procederà all'esecuzione del rivestimento con malta di cemento, le caratteristiche dovranno essere definite in sede di progetto; in assenza di questo si potrà fare riferimento ad una malta a 400 kg di cemento per ogni metro cubo di sabbia, applicata a spruzzo ed eventualmente anche a mano.

Lo spessore reso di tale strato di rivestimento non dovrà mai essere inferiore a 3 cm.

Una volta consolidate le pareti subverticali, si procederà al trattamento delle superfici orizzontali costituenti i gradoni mediante l'apporto di uno strato di terra vegetale di conveniente spessore, ma comunque non inferiore a 10 cm, e la messa dimora delle essenze che saranno ritenute più idonee in relazione alle caratteristiche fisiche dei terreni ed alle

condizioni climatologiche locali.

L'Appaltatore avrà obbligo di effettuare tutte le necessarie cure colturali comprese, quando occorra, di soccorso fino a che non risulterà il completo attecchimento delle piante messe a dimora, nonché l'onere della sostituzione delle piante che non fossero attecchite.

Qualora i lavori venissero eseguiti in presenza di traffico, durante la loro esecuzione l'Appaltatore dovrà evitare, con ogni mezzo, qualsiasi ingombro della sede stradale e dovrà preservare, a sua cura e spese, l'efficienza sia del piano stradale che dell'impianto segnaletico esistente nel tratto stradale interessato dai lavori.

11.4- Gabbionate

A difesa del corpo stradale, oltre ai citati interventi, possono essere impiegate le gabbionate.

Saranno realizzate a qualsiasi altezza rispetto al piano stradale e saranno costituite da gabbioni metallici di qualsiasi tipo e dimensione.

Se necessario potrà essere posto in opera uno strato filtrante geotessile non tessuto per garantire il drenaggio delle acque piovane.

11.4.1- Gabbioni metallici

I gabbioni metallici dovranno avere forma prismatica ed essere costituiti da rete metallica a doppia torsione, a maglia esagonale, tessuta a macchina con trafilato di ferro a forte zincatura in ragione di 300 g di zinco per metro quadrato di superficie zincata e dovranno rispondere alle Norme di cui alla Circolare del Consiglio Superiore del P.P. num. 2078 del 27/08/1962.

La rete costituente gli elementi dovrà avere maglie uniformi, essere esente da strappi ed avere il perimetro rinforzato con filo di diametro maggiorato rispetto a quello della rete stessa, inserito nella trama della rete stessa agganciato meccanicamente in modo da impedire lo sfilamento e dare sufficiente garanzia di robustezza.

Gli elementi dovranno presentare una perfetta forma geometrica secondo i tipi e le dimensioni fra quelli di uso corrente.

I gabbioni dovranno essere posti in opera secondo le previsioni di progetto.

Preliminarmente l'Appaltatore dovrà procedere alla regolarizzazione del piano di posa, quindi al posizionamento degli elementi collegandoli tra loro mediante cuciture.

Il filo da impiegare nelle cuciture dovrà avere le stesse caratteristiche di quello usato per la fabbricazione della rete e comunque non dovranno avere diametro inferiore a 2.20 mm per i gabbioni e 2.00 mm per i materassi.

Le cuciture dovranno essere tali da creare la struttura necessaria ad assicurare la sua massima resistenza in funzione delle caratteristiche delle singole opere.

Le cuciture più importanti normalmente dovranno essere effettuate passando un filo continuo dentro ogni maglia e con un doppio giro ogni 250 cm.

Sono ammessi altri sistemi purché siano giudicati idonei dalla Direzione Lavori.

Durante il riempimento dovranno essere posti in opera i previsti tiranti, costituiti da un unico spezzone di filo a tutte le caratteristiche di quello usato per le cuciture, fissi alla rete di pareti adiacenti od opposte dell'elemento.

Il materiale da usarsi per il riempimento dei gabbioni e materassi potrà essere costituito da pietrame o ciottoli, di natura compatta, sufficientemente duro, di elevato peso specifico e non geliva.

Sarà escluso il pietrame alterabile dall'azione degli agenti atmosferici e dell'acqua con cui l'opera verrà a contatto.

Il materiale di riempimento dovrà in ogni caso essere ritenuto idoneo dalla Direzione Lavori; le sue dimensioni dovranno essere comprese fra 100 e 150% della maggiore dimensione della maglia della rete, salvo diversa prescrizione della Direzione Lavori.

Il pietrame dovrà essere assestato dentro all'elemento in modo da avere il minor numero di vuoti possibile e la mancanza di sovrapposizione delle pareti dell'elemento e le facce in vista saranno lavorate con le stesse modalità della muratura a secco.

O I L Q G L F H G L S R U R V L W j G H O J D E E L R Q H G R Y U j H V V H U H F R P S U H V R W U D
La chiusura degli elementi dovrà essere effettuata mediante cuciture, come indicato in precedenza.

Dopo la chiusura degli elementi, la rete delle pareti e del coperchio dovrà risultare ben tesa e con i filoni dei bordi a contatto, evitando attorcigliamenti.

11.5- Tubazioni, pozzetti, canalette, mantellate, cunette e fossi di guardia, cordonature, manufatti

Per tutti i manufatti in elementi prefabbricati di conglomerato cementizio vibrato e/o centrifugato, il controllo della qualità

G H O F R Q J O R P H U D W R V D U j H V H a t o r e W R i D c o n t r o l l o d e l l a D i r e z i o n e L a v o r i H o d e v a s s e S i a ogni partita un elemento dal quale ricavare quattro provini cubici da sottoporre a prove di compressione presso un laboratorio indicato dalla stessa Direzione Lavori.

La partita minima sottoposta a controllo è composta da

- 200 elementi per tubazioni, pozzetti e cordonature
- 500 elementi per canalette, mantellate, cunette e fossi.

Nel caso di partite con numero di elementi inferiori, i controlli saranno effettuati a discrezione della Direzione Lavori.

Le operazioni di prelievo e di prova saranno effettuate in contraddittorio redigendo apposito verbale controfirmato dalla Direzione Lavori e dall'Appaltatore.
' L U H j L R Q H / D Y R U L H G D O O I \$ S S D O W D W R U H

Qualora la resistenza risultante dalle prove sia inferiore al valore richiesto, la partita è rifiutata e dovrà essere allontanata dal cantiere.

Tassativamente si prescrive che ciascuna partita sottoposta a controllo non potrà essere posta in opera fino a quando non

saranno noti i risultati positivi delle prove.

11.5.1- Tubazioni

11.5.1.1- Generalità

Le tubazioni per esalazioni, scarichi di reti drenanti e/o di raccolta di acque meteoriche e di fognature saranno poste in op

a) per scarichi verticali:

incassate nelle murature o in vista ancorate alle strutture portanti mediante collante/murature, saldate o imbullonate, compreso le opere murarie per l'apertura e chiusura di tracce, la realizzazione di eventuali fori per l'attraversamento di solai, l'inghisaggio di staffe, etc.;

b) per scarichi su orizzontali:

sottopavimento compreso le eventuali opere murarie per l'attraversamento di pareti o per incasso parziale nel solaio e per il raccordo allo scarico verticale;

interrate la profondità di posa dei tubi dovrà essere almeno 0.80 ml riferita alla generatrice superiore, se non diversamente indicata in progetto, ed in ogni caso sarà stabilita in funzione dei carichi dovuti a circolazione, del pericolo di gelo e del diametro della tubazione.

Il tubo sarà steso su uno strato di materiale fino, di spessore non inferiore a 10 cm e verrà poi rinfiancato e ricoperto con lo stesso materiale per uno spessore non inferiore a 15 cm o rivestito in calcestruzzo, come da indicazioni di progetto.

Il riempimento successivo dello scavo potrà essere costituito da materiale di risulta dallo scavo stesso per s

Le prove di tenuta dovranno essere effettuate prima della chiusura delle tracce o del rinterro.

11.5.1.2- Tubi di P.V.C. rigido

La tubazione sarà costituita da tubi in policloruro di vinile non plastificato, con giunti a bicchiere sigillante o con guarnizioni di tenuta a doppio anello asimmetrico in gomma, del tipo 303 serie pesante secondo norme UNI 7447/87. Verrà interrata in un cavo delle dimensioni previste in progetto sul cui fondo sarà predisposto del materiale inerte; qualora previsto in progetto verrà rinfiancata con conglomerato cementizio, del tipo di fondazione con classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa.

Su ogni singolo tubo dovrà essere impresso, in modo evidente, leggibile ed indelebile, il nome del produttore, il diametro esterno, l'indicazione del tipo e la pressione di esercizio.

/D 'LUH]LRQH /DYRUL SRWUJ SUHOHYDUH FDP SLRQL GL WXEL HG LQY L specializzato per essere sottoposti alle prove prescritte dalle norme di unificazione; qualora i risultati non fossero rispondenti a G H W W H Q R U P H O I \$ S S D O W D W R U H G R Y U J S U R Y Y H G H U H D V X D F X U D H V S I tubi in PVC, per scarichi verticali o esalazioni dovranno essere rigidi di tipo 302, secondo norme UNI 7443/85, con giunzioni a bicchiere sigillate a collante.

11.5.1.3- Tubi di polietilene

Ad alta densità P.E.a.d., per pressione massima di esercizio di 0.40 MPa (PN 4), opportunamente stabilizzati per resistenza all'invecchiamento, aventi caratteristiche conformi alle Norme UNI 7054, UNI 7613, UNI 7615, UNI 7616, per scarichi e fognature, compresi raccordi e pezzi speciali e gli oneri della formazione dei giunti che potranno essere saldati o incollati, serraggi meccanico o flangiati.

Tubi, raccordi e pezzi speciali dovranno essere contrassegnati con il marchio di conformità I.I.P. (Istituto Italiano di Plastiche) che garantisce la rispondenza alle norme UNI.

L'accatastamento dei tubi in P.E.a.d. deve essere effettuato in luogo riparato dai raggi solari su superfici che non presentino irregolarità tali da provocare deformazioni dei tubi nel tempo; l'accatastamento non deve superare l'altezza di 2 ml.

La profondità di posa dei tubi in P.E.a.d. dovrà essere almeno 0.80 ml riferita alla generatrice superiore ed in ogni caso sarà stabilita dalla Direzione Lavori, in funzione dei carichi dovuti alla circolazione, del pericolo di gelo e del diametro della tubazione.

Il tubo sarà steso su uno strato di materiale fino, di spessore non inferiore a 10 cm e verrà poi rinfiancato e ricoperto con lo stesso materiale, per uno spessore non inferiore a 15 cm.

Il riempimento successivo dello scavo potrà essere costituito da materiale di risulta dello stesso scavo, costituito per s

Le prove di tenuta dovranno essere effettuate prima del rinterro.

Le giunzioni delle tubazioni in P.E.a.d. saranno eseguite secondo le modalità che seguono.

11.5.1.3.1- Giunzioni per saldatura

Dovranno essere sempre eseguite da personale qualificato con apparecchiature idonee ed in ambiente atmosferico tranquillo.

11.5.1.3.2- Saldature testa a testa

Usate nelle giunzioni fra tubo e tubo e fra tubo e raccordo quando quest'ultimo è predisposto in tal senso.

Prima di effettuare le operazioni inerenti alla saldatura, occorrerà fare in modo che tutte le generatrici del tubo siano alla medesima temperatura.

Per una perfetta saldatura il P.E.a.d. richiede:

- temperatura superficiale del termoelemento $200^{\circ}\text{C} \pm 10^{\circ}\text{C}$;
- tempo di riscaldamento variabile in relazione allo spessore;
- pressione in fase di riscaldamento, riferita alla superficie da saldare tale da assicurare il continuo contatto della testata piastra.

11.5.1.3.3- Giunzioni elettrosaldabili

Eseguite riscaldando elettricamente il bicchiere in P.E. nel quale è incorporata una resistenza elettrica che produce il calore necessario per portare alla fusione il polietilene; tali giunzioni sono consigliabili quando si devono

unire due estremità di tubo che non possano essere rimosse dalla loro posizione

11.5.1.3.4 Giunzioni mediante serraggio meccanico

Possono essere utilizzate mediante i seguenti sistemi:

a) giunti metallici.

Esistono diversi tipi di giunti metallici a compressione i quali non effettuano il graffaggio del tubo sull'esterno (es. giunti GIBAULT) e quindi necessitano di una boccia interna.

Nel caso che il graffaggio venga effettuato sull'esterno del tubo non è indispensabile tale boccia.

b) raccordi di materia plastica.

Sono usati vari tipi di raccordi a compressione di materia plastica i quali la giunzione viene effettuata con l'uso di un sistema di graffaggio sull'esterno del tubo.

11.5.1.3.5 Giunzioni per flangiatura

Per la flangiatura di spezzoni di tubazione o di pezzi speciali si usano flange scorrevoli infilate su collari in P.E.a.d.

I collari, data la resistenza che devono esercitare, saranno prefabbricati dal fornitore dei tubi e saranno applicati (dopo l'infilaggio della flangia) mediante saldatura di testa.

Le flange saranno quindi collegate con bulloni o tiranti in acciaio inox di lunghezza appropriata.

A collegamento avvenuto flange e bulloni verranno convenientemente protetti contro la corrosione.

11.5.1.3.6 Collegamento fra tubi in P.E.a.d. e tubazioni di altro materiale

Il collegamento fra tubi in P.E.a.d. e pressioni e raccordi, pezzi speciali ed accessori di altro materiale (grès, acciaio zincato, cemento, etc.) avviene generalmente o con una giunzione mediante serraggio meccanico a mezzo flange o con collari a saldatura predisposti su tubo.

In questi casi, data la diversità di caratteristiche fra le tubazioni, il collegamento avverrà entro pozzetto di ispezione.

Nella realizzazione delle giunzioni dovrà essere garantita la perfetta tenuta non solo al momento della posa, ma anche con le massime sollecitazioni ipotizzabili (assestamenti, variazioni termiche, passaggio d'automezzi pesanti etc.).

11.5.1.3.7 Tubi in polietilene flessibili, in rotoli od in barre per il passaggio di cavi in genere

Dovranno essere corrugati all'esterno e lisci all'interno, provvisti di un tirafilo metallico; i diametri saranno quelli previsti in progetto.

Le caratteristiche tecniche degli elementi in rotolo, dovranno essere le seguenti:

- resistenza all'urto con temperatura fino a 25°C: NFC 68171;
- resistenza alla foratura con temperatura fino a 10°C: NFC 68171;
- resistenza allo schiacciamento inferiore al 10% del diametro per 750 N di carico esercitato per dieci minuti: NFC 68171;
- la flessibilità dovrà consentire l'esecuzione di curve con raggio pari a 15 volte il diametro.

I tubi saranno provvisti di manicotti di giunzione di appropriato diametro.

Gli elementi in barre, oltre ad avere le caratteristiche della tubazione in rotoli, dovranno rispettare le seguenti ulteriori caratteristiche:

- in assenza di giunto:
 - resistenza alla sconnessione superiore a 50 N: NFC 68171
- in presenza di giunto a tenuta stagna:
 - resistenza alla pressione interna non inferiore a 5 MPa: NFC 68171
 - resistenza alla sconnessione non inferiore a 100 N: NFC 68171

Gli elementi di giunzione saranno a bicchiere, suriniettati, traslucidi ed al fine di garantire la tenuta stagna del giunto, saranno dotati di guarnizione.

Le tubazioni, sia in barre che in rotoli, prima del ripristino del materiale scavato, saranno coperte da uno strato di protezione conglomerato cementizio di tipo III avente classe di resistenza non inferiore a 25 MPa per uno spessore minimo di 10 cm.

Per il passaggio dei cavi dell'energia elettrica e/o telefonia, il tubo dovrà inoltre rispondere alle normative CEI EN 50086 CEI EN 50086-2-4, di colore blu (RAL 5002).

11.5.1.4 Tubi in c.a.v.

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato e centrifugato a pressione costante, ben stagionato, ed avere le seguenti caratteristiche:

- Classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa;
- spessore uniforme rapportato al diametro della tubazione;
- sezione perfettamente circolare e superfici interne lisce e prive di irregolarità;
- sagomatura delle testate a maschio e femmina per costituire giunto di tenuta che dovrà essere sigillato in modo ermetico con cemento.

Dovranno essere posti in opera su platea in conglomerato cementizio, eventualmente rinfiacati; il conglomerato per la platea ed i rinfiacchi sarà del tipo di fondazione avente classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa.

Tra tubazione e platea dovrà essere interposto uno strato di malta dosata a 400 daN/mc di cemento.

11.5.2- Pozzetti, chiusini, griglie

11.5.2.1- Pozzetti prefabbricati in c.a.v.

Il pozzetto prefabbricato in cemento armato vibrato ben stagionato, avente classe di resistenza non inferiore a 20/30 MPa, armatura in rete elettrosaldata in fili di acciaio del diametro e maglia adeguati, spessore delle pareti non inferiore a 5 cm, sarà posto in opera previa esecuzione di scavo in materia di qualsiasi natura e consistenza a platea dello spessore di 15 cm

in conglomerato cementizio avente classe di resistenza non inferiore a 15/20 MPa, completo di collegamento con le tubazioni.

in entrata ed uscita, della sifonatura con setto trasversale, degli anelli aggiunti e aggiungere le quote indicate in progetto e del chiusino attentato con caratteristiche come riportate successivamente.

11.5.2.2- Pozzetti in muratura

Il pozzetto sarà eseguito con pareti in muratura di mattoni pieni a due teste previa esecuzione delle opere di qualsiasi natura e consistenza, della platea di fondo dello spessore di 15 cm in conglomerato cementizio avente classe di resistenza inferiore a 15/20 MPa, completo di cordolo di coronamento dell'altezza di 12 cm in cemento armato a classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa e dell'intonacatura interna con malta di cemento lisciata.

11.5.2.3- Chiusini e griglie

Completi di telaio, a chiusura battentata, saranno posti in opera su pozzetti e/o canalette o ancorati agli stessi.

Possono essere in:

- calcestruzzo avente classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, armato con rete elettrosaldata di diametro e maglie adeguati; il telaio, nello stesso materiale, sarà allettato con malta cementizia;
- ghisa, di tipo carrabile; il telaio, nello stesso materiale, sarà ancorato al cordolo di sommità;
- manufatti in ferro profilato e/o lamiera in ferro striata, zincati a caldo o sabbiati e verniciati a tre mani con ciclo "D".

Saranno conformi alle norme UNIEN 124 (Dispositivi di coronamento e di chiusura dei pozzetti stradali. Principi di costruzione, prove e marcature).

Sui pozzetti per i quali sia previsto l'eventuale accesso di persone per lavori di manutenzione o similari, il passo d'uomo non dovrà essere inferiore a 600 mm.

Tutti i copechi, griglie e telai devono portare una marcatura leggibile e durevole, indicante:

- la norma di riferimento
- la classe corrispondente
- la sigla e/o nome del fabbricante.

La tipologia e le dimensioni sono indicate negli elaborati di progetto.

11.5.3- Canalette

- ad embrici

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato, avente classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa, in elementi 50/40x50x20 cm e spessore 5 cm, secondo i disegni tipo di progetto.

Le canalette dovranno estendersi lungo tutta la strada dalla banchina al fosso di guardia.

3 ULPD GHOOD SRVD LQ RSHUD OI \$SSDOWDWRUH DYUj FXUD GL HIIHW W
allo scavo stesso la forma dell'elemento in modo che il piano di impostazione di ciascuna canaletta risulti debitamente costipato, per evitare il cedimento dei singoli elementi.

L'elemento al piede della canaletta, quando il fosso di guardia non è rivestito e manca l'ancoraggio, dovrà essere bloccato mediante due tondini in acciaio del diametro di 24 e lunghezza non inferiore a 80 cm, infissi nel terreno per almeno 60 cm, in modo che sporgano almeno 20 cm. Ancoraggi analoghi dovranno essere infissi ogni tre elementi di canaletta per impedire il loro slittamento a valle.

In sommità la canaletta dovrà essere raccordata alla pavimentazione mediante apposito invito in conglomerato cementizio gettato in opera o prefabbricato. La sagomatura dell'invito dovrà essere tale che l'acqua non incontri ostacoli al regolare deflusso.

- per carreggiata

Canaletta carrabile per la raccolta delle acque superficiali in corrispondenza della carreggiata, di sezione interna 20x35 cm realizzata in elementi prefabbricati di conglomerato cementizio vibrato avente classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, con fondo, parete e copertura dello spessore di 10 cm; la copertura munita di feritoie longitudinali di larghezza 5 cm; il tutto come da disegno di progetto.

Si procederà preliminarmente alla demolizione della sovrastruttura, allo scavo, alla realizzazione della platea di base in conglomerato cementizio di tipo III avente classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa e spessore di 10 cm, alla sigillatura dei giunti con malta reoplastica premiscelata antiritiro.

La copertura dovrà essere conforme a quanto riportato precedentemente.

11.5.4- Rivestimento per cunette e fossi di guardia

- in elementi prefabbricati in c.a.v.

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato, avente classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, armato con rete di acciaio a maglie saldate del tipo B450C, in fili del diametro di 6 mm e del peso non inferiore a 3.00 daN/mq.

Gli elementi dovranno avere forma trapezoidale od a L, secondo i disegni tipo di progetto; lo spessore dovrà essere non inferiore a 7 cm e le testate dovranno essere sagomate a incastro a mezza piastra; i giunti dovranno essere stuccati con malta dosata a 500 kg/mc di cemento.

Posti in opera su letto di materiale arido perfettamente livellato e costipato avendo cura che in nessun punto restino vuoti che potrebbero compromettere la resistenza della struttura.

- in conglomerato cementizio gettato in opera

Il conglomerato cementizio gettato in opera dovrà essere di tipo II con classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, con lo spessore previsto nei disegni di progetto, previa regolarizzazione e costipamento del piano di posa; la lavorazione prevede anche l'uso delle casseforme, la rifinitura superficiale e sagomatura degli spigoli, la formazione di giunti.

- in muratura di pietrame

La muratura di pietrame e malta dovrà essere fatta a 350 kg/mc di cemento normale, con lavorazione del paramento a

faccia vista e stuccatura dei giunti.

Il rivestimento dello spessore indicato in progetto sarà eseguito previa regolarizzazione e costipamento del piano di posa predisposizione sullo ~~av~~ della malta di allettamento.

11.5.5- Cordonature

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato, avente classe di resistenza non inferiore a 25/30 MPa, in elementi lunghezza 1.00 ml, di forma prismatica e della sezione indicata in progetto.

Gli elementi non dovranno presentare imperfezioni, cavillature, rotture o sbrecciature e dovranno avere superfici in vista regolari e ben rifinite.

Verranno posti in opera su platea in conglomerato cementizio del tipo di fondazione avente classe di ~~resistenza~~ ~~inferiore~~ a 20/25 MPa, interponendo uno strato di malta dosata a 400 Kg/mc di cemento che verrà utilizzata anche per la stuccatura dei elementi di cordonatura.

11.5.6- Varo di manufatto scatolare

Il varo a spinta del manufatto, da realizzare ~~nel~~ ~~posto~~ del rilevato stradale, verrà eseguito come indicato nei disegni delle fasi esecutive.

Il posizionamento del manufatto in c.a., delle dimensioni ed una lunghezza di traslazione come da progetto, comprende:

- carico, scarico e trasporto da e per il cantiere tutti i macchinari ed attrezzature di spinta;
- tracciamenti, installazione dei capisaldi e punti di livello, controllo altimetrico d'origine e controllo elettromeccanico della piattaforma autocentrante;
- utilizzo dell'attrezzatura e dei macchinari ~~din~~ ~~in~~ ~~sa~~ comprendente noli, mano d'opera, forza motrice, lubrificanti dei macchinari e materiali di consumo;
- sorveglianza continua durante tutte le fasi di varo da parte di tecnici specializzati;
- utilizzo di puntoni e travi in ferro per lo spostamento dei ~~tipi~~ ~~della~~ appoggio dei martinetti;
- fornitura, posa ed ancoraggio dinamico di lamiera antitrascinamento;
- sospensioni, soste e tempi morti di macchinario, attrezzatura e personale;
- opere provvisorie di qualsiasi tipo compreso la formazione e rimozione della ~~pi~~ ~~av~~ e dei muri reggispinta;
- qualsiasi altro onere afferente la traslazione del manufatto nella posizione definitiva indicata in progetto;
- impermeabilizzazione a completo avvolgimento di manufatto in calcestruzzo prefabbricato, costituita da manto impermeabile formato da un doppio strato di cartone Kraft biodegradabile, di spessore 4.7 mm, riempito con circa 5 daN/mq di bentonite di sodio naturale additivata con polimeri resistenti agli agenti contaminanti.

La protezione del manto impermeabile ~~dovrà~~ essere assicurata mediante lamierino d'acciaio di spessore non inferiore a 3/10 mm, fissato con chiodi in acciaio posti ad interasse non maggiore di 100 cm.

11.5.7- Disoleatore

Trattasi di impianto atto a garantire la separazione di liquidi leggeri ~~non~~ ~~ossimati~~ (oli minerali, idrocarburi, etc.) nel rispetto della tabella "A" di cui alla legge num. 319 del 10/05/1976.

L'impianto sarà realizzato secondo i disegni di progetto e costituito essenzialmente da:

- bacino prefabbricato monoblocco in c.a.v. (~~scatola~~ ~~forma~~), per la raccolta e decantazione delle acque di prima pioggia provenienti dal piazzale o dalla sede stradale;
- bacino/i prefabbricato/i monoblocco in c.a.v. per la separazione degli oli, contenente:
 - ¾ scomparto per la decantazione delle acque di ~~adeguata~~ ~~capacità~~;
 - ¾ num. 3 carter di calma in acciaio inox AISI 304;
 - ¾ dispositivo dotato di speciale otturatore a galleggiante per la separazione oli;
 - ¾ scomparto di accumulo oli;
 - ¾ filtro oleo-assorbente a coalescenza di adeguate dimensioni;
- coperchi dei bacini ~~della~~ ~~pi~~ carrabile in c.a.v. muniti di botole per ispezione, saranno conformi alle norme ~~EN~~ ~~124~~ (Dispositivi di coronamento e di chiusura dei pozzetti stradali. Principi di costruzione, prove e marcature).

Sui pozzetti per i quali sia previsto l'eventuale ~~accesso~~ ~~valore~~ di persone per lavori di manutenzione o similari, il passo d'uomo non dovrà essere inferiore a 600 mm.

Tutti i coperchi e telai devono portare una marcatura leggibile e durevole, indicante: la norma di riferimento; la classe corrispondente; la ~~sigla~~ ~~o~~ nome del fabbricante.

Il manufatto dovrà essere dato in opera completo di

- sigillature delle giunzioni e dei coperchi con malta neoplastica
- necessarie tubazioni di collegamento tra i bacini in PVC
- allacciamento alle tubazioni di arrivo e di scarico
- certificazione di conformità degli enti preposti
- platea di fondazione in calcestruzzo
- eventuali prolunghie per botole di ispezione.

11.5.8- Canalette prefabbricate con griglie in ghisa

Canaletta prefabbricata in calcestruzzo di poliestere, di dimensioni ~~non~~ ~~inferiore~~ a 20 cm di larghezza e 10 cm di altezza, con superficie interna liscia, resistente agli oli ed ai grassi, completa di griglia a fessure in ghisa, ~~con~~ ~~250~~ ~~asse~~ fissata alla canaletta mediante viti e barrette.

Data in opera completa: di

- platea in conglomerato cementizio avente classe di resistenza non inferiore a 15/20 MPa, di spessore non inferiore a 10 cm

- rinfiacco di almeno 20 cm di spessore, opportunamente vibrato, in conglomerato cementizio avente Rck non inferiore a 25 MPa;
- testate di chiusura;
- raccordo alla rete di smaltimento acque.

11.6- Difese spondali

, O WLSR GL ULYHVWLPHQWR SHU SURWHJJHUH GDOO THURVLRQH OH VSR delle sponde e dalla velocità della corrente.

Per sponde inclinate e stabili la protezione potrà essere eseguita in scogliera, naturale o artificiale, a grossa pabbizatura, g e/o materassi in pietrame.

Qualora oltre alla protezione della sponda, si dovesse rendere necessario assicurare anche alle stesse, si utilizzeranno gabbioni e/o materassi in pietrame, paratie, prismi in conglomerato cementizio, palificate, muri di sponda.

11.6.1- Prismi in conglomerato cementizio

Dovranno essere in conglomerato cementizio vibrato, avente Rck non inferiore a 25 MPa, in elementi di forma cubica delle dimensioni previste in progetto.

I prismi dovranno presentare facce piane, aspetto compatto e regolarità di forma; la Direzione Lavori rifiuterà quelli che non rispondessero alle caratteristiche di sopra.

3 HU LO FRQWUROOR GHOD UHVLVWHQJD GHQ FRQJORPHUDWR VL SUR Capitolato, con l'avvertenza che l'Appaltatore non dovrà porre in opera i prismi prima che siano state effettuate le prove per

determinazione della resistenza e prima che la Direzione Lavori abbia terminato le operazioni di conteggio.

A questo scopo i prismi dovranno essere costruiti in file rettilinee e parallele.

Nell'eventualità che la cassera interessi solo le facce laterali del prisma, onde assicurare la regolare conformazione dello stesso anche per la faccia a diretto contatto con il terreno, sarà necessario provvedere prima del montaggio delle casseforme a regolarizzare la superficie di appoggio spianando e compattandola in modo adeguato.

Il calcestruzzo verrà versato nelle casseforme a strati regolari ed ogni strato sarà accuratamente vibrato in modo da evitare la formazione di vuoti e rendere l'ammasso il più possibile omogeneo e compatto.

Dovranno essere inglobate nel getto idonee armature in acciaio costituenti i ganci per la movimentazione dei prismi.

Si potrà procedere alla scasseratura delle pareti laterali non prima che siano trascorse 24 ore dal getto.

La rimozione ed il trasporto dei prismi non potrà aver luogo prima che siano trascorsi trenta giorni dalla data del loro confezionamento ed in ogni caso solo previa autorizzazione della Direzione Lavori.

Nel trasporto e nel collocamento in opera si dovrà usare la massima cautela per evitare che possano essere danneggiati.

Prima di iniziare le operazioni di posa l'Appaltatore dovrà, in contraddittorio con la Direzione Lavori, procedere al S L F F K H W W D P H Q W R G H O O T R S H U D G L G L I H V D U L S R U W D Q G R I H G H O P H Q W H 7 H U P L Q D W H O H R S H U D J L R Q L G L W U D F F L D P H Q W R O \$ S S D O W D W R U H S R W nelle operazioni di posa dei prismi da monte verso valle.

La posa in opera dovrà avvenire nel rispetto delle sagome di progetto e dell'allocatione di ogni singolo elemento sul piano di appoggio preventivamente regolarizzato.

Ciascun elemento dovrà essere disposto in modo da garantirne una giacitura stabile indipendentemente dalla posa in opera degli elementi adiacenti; i giunti dovranno risultare sfalsati sia in senso longitudinale che in quello trasversale e permettere uno stretto contatto tra gli elementi adiacenti.

11.6.2- Blocchi lapidei

I massi da impiegare nella costruzione di scogliere dovranno essere inalterabili, privi di fratture e piani di scistosità, il peso specifico dovrà essere maggiore o uguale a 26 kN/mc ed il grado di compattezza $C = P/p$ sarà maggiore o uguale a 0. Le categorie di massi saranno le seguenti:

Massi di I categoria: elementi di peso complessivo fra 50 e 100 kg
 Massi di II categoria: elementi di peso complessivo fra 100 e 500 kg
 Massi di III categoria: elementi di peso complessivo fra 500 e 1500 kg
 Massi di IV categoria: elementi di peso complessivo 1500 e 4000 kg
 Massi di V categoria: elementi di peso complessivo oltre i 4000 kg

La roccia, costituente i massi, non dovrà risultare geliva alla prova eseguita secondo le Norme del R.D. 16/11/1939 num. 223 relativa all'accettazione delle pietre naturali da costruzione.

Per l'accertamento delle D U D W W H U L V W L F K H G H L P D V V L O T \$ S S D O W D W R U H D V X D F campioni costituiti da una serie di 24 cubi a facce perfettamente piane e parallele e con spigoli regolari delle dimensioni di 10 cm, e da una serie di 8 cubi con spigoli di 3 cm; su ciascun campione si indicheranno quali sono le facce parallele al piano di giacitura in cava.

La forma dei massi sarà tale che, inscrivendo ogni masso in un parallelepipedo, il minore dei lati del parallelepipedo circoscritto non risulterà inferiore alla metà del lato maggiore dello stesso. La Direzione Lavori ha la facoltà di integrare le prove sopra prescritte con prove di caduta massi direttamente in cava, secondo modalità fissate dalla stessa.

Tutte le prove di cui sopra saranno effettuate all'inizio della fornitura e sistematicamente ripetute nel corso della fornitura stessa, secondo opportunità.

3 HU OD FODVVLILFDJLRQH GHL PDVVL VHFRQGR OH FDWHJRULH GL FXL V

- una bascula tarata della portata non inferiore a 20 tonnellate, per la pesatura dei massi che verranno approvvigionati con

mezzi terrestri; tale bascula sarà del tipo a registrazione automatica e dovrà essere montata attuando ogni accorgimento la perfetta regolarizzazione del piano di appoggio;

- mezzi fluviali, utilizzati per la formazione ed il ricarico delle scogliere radenti e dei pennelli, dotati di appositi dattari per la determinazione del peso di ciascun masso.

Nell'esecuzione dei lavori i massi di maggiore dimensione dovranno essere posti verso l'esterno e quelli di minore dimensione verso l'interno, cosicché risulti graduale il passaggio dei massi di peso maggiore a quelli di peso minore.

Il completamento e la sistemazione delle scogliere dovrà essere effettuato a tutta sagoma, procedendo per tratti successivi che dovranno essere mano a mano completata secondo la sagoma prescritta, in modo da realizzare una perfetta continuità fra i tratti.

Non saranno accettati i massi che, all'atto della posa, dovessero presentare lesioni o rotture.

11.6.3- Gabbioni

Si realizzeranno in conformità alle indicazioni del punto 11.4.1 del presente Capitolato.

11.6.4- Materassi in pietrame

Il materasso in pietrame è costituito da una struttura metallica a forma parallelepipedica di notevole ampiezza e piccolo spessore, divisa in più celle, costituita da una rete metallica a maglia esagonale a doppia torsione, fortemente zincata eventualmente protetta con rivestimento in materiale plastico; tale elemento viene riempito in opera con ciottoli o pietrisco di idonee dimensioni.

Il materasso sarà realizzato da un telo continuo di rete sul quale, alla distanza di 1.00 ml l'uno dall'altro, verranno inseriti diaframmi dello stesso tipo di rete in modo da formare una struttura cellulare di larghezza da 2.00 ml a 3.00 ml, il telo continuo servirà per formare sia la base che le pareti laterali dell'elemento. Il coperchio sarà costituito da un telo di rete separato da quello di base.

I teli di rete saranno delimitati, esternamente lungo i bordi, da fili di diametro più grosso di quello usato per fabbricare la rete, che rinforzeranno la struttura e faciliteranno, durante la messa in opera, le legature di chiusura delle tasche e l'unione degli elementi fra di loro.

La rete metallica a maglia esagonale e doppia torsione sarà realizzata in accordo alle norme UNI 8018, tessuta con trafilato ferro in accordo alle norme UNI 3598, a forte zincatura, in accordo a quanto previsto dalla Circolare del Copisig. Su LLPP num. 2078 del 27/08/1962.

Per materassi lavoranti in ambiente marino, oppure in ambienti particolarmente inquinati il filo zincato, prima di essere tessuto, sarà rivestito per estrusione con una guaina continua in PVC di spessore 0.60 mm.

La pezzatura varierà tra 1 e 25 volte la dimensione D della maglia della rete.

/ 1 L Q G L F H G L S R U R V L W j V D U j F R Q W H Q X W R W U D H 1 R Q q t e F K L H V non si tratti di materiale gelivo o di masse friabili; è opportuno che il pietrame sia di natura compatta e con peso specifico non inferiore a 2000 kg/mc.

Prima della posa in opera il singolo materasso verrà allestito effettuando le sole legature di unione fra i diaframmi ed i laterali del telo base che costituiscono le pareti dell'elemento.

La linea di piegatura delle pareti laterali sarà ben definita, nella posizione voluta, da un filo metallico di diametro maggiore. E' preferibile che i singoli elementi di materasso siano allestiti in opera, anche quando la scarpata sulla quale si debba eseguire il rivestimento non sia molto inclinata, e ciò per maggiore comodità e per non danneggiare il terreno già livellato.

Dopo aver predisposto sul piano di posa un certo numero di elementi, già fatti nella loro forma cellulare, si dovrà procedere a collegarli fra di loro con solide cuciture lungo tutti gli spigoli che si vengono a trovare a contatto.

Le legature saranno eseguite passando il filo in modo continuo in tutte le maglie, con un filo doppio in due maglie, e il collegamento in opera dei materassi sarà eseguito ad elementi vuoti per rendere più facile tale operazione.

Qualora i materassi fossero senza diaframmi, all'interno saranno apposti dei tiranti tra parti opposte.

Quindi si procederà alla operazioni di riempimento.

Ultimate tali operazioni si procederà alla chiusura degli elementi utilizzando il singolo coperchio, oppure rete in rotoli, e effettuando le dovute legature di unione sia lungo i bordi laterali che lungo quelli interni.

Si eseguiranno prima le legature che fissano il coperchio ai bordi laterali dell'elemento, poi quelle che lo collegano ai diaframmi trasversali.

Normalmente le scarpate di appoggio si faranno inclinate di 1:1.5 o di 1:2 secondo la natura del terreno, tenendo la pendenza massima in casi di terre vegetali di media consistenza e la minima con quelle argillose.

Qualora si stia procedendo ad un rivestimento d'alveo, il materasso verrà disposto sulle sponde trasversalmente al corso d'acqua e cioè secondo la massima inclinazione delle sponde e perpendicolarmente al filo della corrente.

Questa disposizione non è tassativa; potrà a volte convenire disporre gli elementi in senso longitudinale alla corrente come esempio nei rivestimenti del fondo, nel caso di corsi d'acqua con notevole velocità, anche nei rivestimenti di sponda; a determinare la scelta fra i due suddetti sistemi interverranno anche la maggior facilità di posa in opera o ragione di varia natura.

La posa in opera direttamente in acqua sarà eseguita come per i gabbioni.

11.6.5- Soglie di fondo

Le soglie di fondo sono strutture trasversali all'alveo e poco emergenti dal fondo, destinate ad evitarne l'approfondimento in quanto costituenti un livello inderodibile nell'alveo stesso.

Saranno preferibilmente scavate sezioni trapezie, e la soglia sarà costituita da pietrame di grossa pezzatura, o si potranno realizzare come platee in calcestruzzo o in gabbioni e/o materassi di pietrame, soprattutto per la difesa di opere partic

quali pile di ponti o altro, nel qual caso la soglia si prolungherà a monte e a valle dell'opera.

11.7- Opere di sostegno

Potranno essere realizzati in muratura, in calcestruzzo semplice e/o armato, in gabbioni di pietrame o in elementi prefabbricati, o FRPSRUWDPHQWR GHOOIRSHUD GL VTRKMLHVG ESSETEQSWHNAID FENED-CONFIDESAO H successione e delle caratteristiche fisico-meccaniche dei terreni di fondazione e di eventuali materiali di riporto, interessat GDOOIRSHUD GDOOD IDOGLD LGULFD GDL PDQXIDWWL FLUFRVWDQWL GUHQDJJL H GLVSRVLWLYL SHU OR VPDOWLPHQWR GHOOH DFTXHEVXSHU H GHOOIRHYHQWXDOH ULQWHUUR FRVU FRPH LQGLFDWR GDOOH YLJHQW

11.7.1- Muri in muratura

9HUUDQQR UHDOLJJDWL PHGLDQWH OIRPSLHJR GL PXUDWXUD GL SLHWU Per ciò che attiene le caratteristiche VLFKH GHL PDWHULDOL FRVWLWXHQWL OIRSHUD VL ULF

11.7.2- Muri in calcestruzzo

Potranno essere realizzati in calcestruzzo semplice e/o armato.

3HU FLZ FKH DWWLHQH OH FDUDWWHU LVLVDFKGDGHLOPDDWWULDGCHLOF S VMLW

11.7.3- Muri in gabbioni

Nei muri in gabbioni, i singoli gabbioni componenti saranno saldamente collegati tra loro mediante legature sino a realizzare una struttura monolitica; il dimensionamento verrà concordato con i criteri delle opere di sostegno a gravità.

Le caratteristiche dei gabbioni nonché la loro esecuzione si atterranno a quanto prescritto nel punto 11.4.1 del presente Capitolato ed alle indicazioni specifiche, compatibilmente a quelle delle maglie, ottenere una densità quanto più possibile uniforme; lo spessore dei singoli elementi si manterrà intorno a 1,00 ml, e detti elementi si disporranno con il lato più lungo parallelo alla sezione verticale del muro; i muri potranno essere realizzati a gradonatura verso valle, oppure verso monte (staticamente più consigliabile); per altezze superiori ai 3.00 ml non saranno adottati paramenti verticali, ma si inclinerà l'opera a reggipoggio di almeno 6° oppure si realizzeranno adeguate riseghe; per altezze superiori ai 5.00 ml si consiglia una gradonatura verso valle.

Per contrastare la deformabilità comunque elevata dell'opera, potranno essere impiegati uno o più ordini di tiranti di drenaggio; a tergo dell'opera sarà effettuato con i consueti mezzi, sarà evitata per motivi statici la disposizione a favista del pietrame sulla facciata esterna, adottabile per motivi estetici solamente in strutture poco sollecitate.

11.7.4- Opere di sostegno in terra rinforzata

Potranno essere realizzate mediante QIWH OIRPSLHJR GHOOH VHJXHQWL WLSRORJLH GL DUP

- in acciaio laminato
- geotessile, geogriglie, etc.

Per quanto riguarda la prima tipologia di rinforzi, questi dovranno essere costituiti da costituiti da un rilevato armato con armature lineari ad alta aderenza in acciaio laminato del tipo S 355 di sezione 40x5 mm o equivalente, zincato a caldo in ragione di 5 gr/dmq e spessore medio 0.07 mm e da un paramento verticale in pannelli prefabbricati di c.a.v., avente Rck non inferiore a 30 MPa ed armatura in traliccio in acciaio B450C controllato in stabilimento.

Il collegamento tra i pannelli e le armature del terrapieno è realizzato con attacchi in acciaio zincato a caldo ancorati nei dei pannelli e vincolati ai ferri d'armatura del conglomerato cementizio.

I pannelli di paramento, sagomati e disposti come da progetto, alterneranno nelle file di base e di sommità elementi interi con elementi speciali costituiti da semipannelli; in corrispondenza di spigoli e di coronamento suborizzontali dovranno essere impiegati pannelli speciali in misure fuori standard.

I giunti tra i pannelli devono essere attrezzati per permettere un assestamento flessibile in quelli orizzontali e giunti di passaggio dell'acqua con trattenuta dei materiali fini in quelli verticali.

I giunti orizzontali saranno costituiti pertanto da strati dello spessore di almeno 2 cm di sughero pressato trattato con resine epossidiche.

Quelli verticali da strisce di schiuma di poliuretano a cellule aperte di sezione 4x4 cm.

I pilastri d'angolo e le lastre di giunto, in elementi prefabbricati di c.a.v., dovranno avere le stesse caratteristiche dei pannelli e dovranno comprendere i pezzi speciali, gli attacchi e quant'altro necessario.

In aderenza al paramento interno delle lastre dovrà essere fornito in più riprese un rivestimento costituito da un telo in geotessile non tessuto in polipropilene del peso di 350 gr/mq.

Il coronamento in sommità dei pannelli costituenti il paramento verticale sarà realizzato in cemento armato secondo le previsioni di progetto.

1HOOD IRUPD]LRQH GHO ULQHYDWR FRVWLWXHQWH LO WHUUDSLHQR DU presente Capitolato.

L'Appaltatore dovrà porre particolare cura alla selezione dei materiali costituenti il rilevato e effettuare il costipamento in spessori ridotti per la presenza delle armature e con particolari cautele a ridosso del paramento esterno.

11.7.4.1- Strutture di sostegno a scomparti cellulari

Costituite da elementi in c.a.v. prefabbricati, attorniate, mediante sovrapposizione alternata ortogonale, scomparti cellulari da riempire con materiale lapideo sciolto di fiume, di cava o di frantoio, di idonea pezzatura, contenente una percentuale di limo (limo o argilla) variabile dal 10 al 15% ed avente peso specifico non inferiore a 19 kN/mc.

Gli elementi prefabbricati in c.a.v., di sagomatura come da progetto, dovranno avere Rck non inferiore a 35 MPa ed armatura in barre di acciaio B50C controllato in stabilimento.

La configurazione delle pareti longitudinali potrà essere verticale o a scarpa, a seconda delle indicazioni di progetto.

Le caratteristiche geometriche degli elementi in c.a.v. dovranno essere tali da inibire la fuoriuscita del materiale di riempimento; in particolare tutti gli elementi longitudinali formanti il paramento in vista dovranno essere sagomati in modo da presentare verso l'esterno una vaschetta che dovrà essere riempita con terreno agrario ed impiantata con piantine di essenze arbustive, rampicanti e tappezzanti, in ragione di 3 piantine per metro di vaschetta.

La struttura sarà appoggiata su fondazione in cemento armato, che dovrà risultare perfettamente orizzontale; nel caso che il piede della struttura dovesse seguire una pendenza longitudinale, la fondazione dovrà essere esadoni, ciascuno di altezza pari o multipla di quella degli elementi.

Durante la realizzazione del muro si dovranno adottare tutti gli accorgimenti necessari per allontanare l'acqua eventualmente presente, in modo da poter eseguire le lavorazioni in opera degli elementi prefabbricati e del terreno agrario all'interno delle vaschette in assenza di acqua.

11.7.4.2 Strutture di contenimento in elementi scatolari

Costituite da elementi scatolari in c.a.v. prefabbricati, disposti su file perpendicolari orizzontali, tra loro intervallati in modo che le pareti degli elementi delle file sottostanti costituiscano appoggio per le pareti degli elementi delle file sovrapposte. L'arretamento di ciascuna fila rispetto a quella sottostante determinerà il paramento in vista inclinato di circa 70° rispetto all'orizzontale.

Ad avvenuto completamente di ciascuna fila, la struttura risultante dovrà essere riempita fino al contatto con la retrostante parete con un misto di cava od altro materiale, permeabile, di idonea pezzatura, compattato a fondo all'interno e tra gli elementi. Per il riempimento degli ultimi 20 cm delle superfici che restano in vista dovrà essere impiegato terreno vegetale con l'obiettivo di agevolare l'attecchimento della vegetazione.

Le caratteristiche geometriche degli elementi in c.a.v. e le modalità esecutive della struttura dovranno essere comunque tali da impedire la fuoriuscita del materiale di riempimento.

Gli elementi scatolari ed i relativi pezzi speciali in c.a.v., di forma, dimensioni e finitura come da progetto, dovranno avere Rck non inferiore a 30 MPa, ed essere armati con barre e/o rete elettrosaldata di acciaio B450C, controllato in stabilimento in ragione di 55 kg di acciaio per metro cubo di conglomerato cementizio.

La struttura sarà appoggiata su fondazione in cemento armato, dimensionata come da progetto e dovrà risultare perfettamente orizzontale; nel caso che il piede della struttura dovesse seguire una pendenza longitudinale, sarà eseguita a gradoni, ciascuno di altezza pari o multipla di quella degli elementi.

La struttura dovrà essere completata con gli elementi speciali di chiusura laterale e di chiusura di coronamento; in corrispondenza di ciascun elemento scatolare dovranno essere impiantate almeno tre piantine di essenze arbustive, rampicanti e tappezzanti; dovrà essere sistemato il terreno a monte del coronamento della struttura.

11.8- Specifica di controllo

11.8.1- Lavori in versante

Prima di dare inizio ai lavori, la Direzione Lavori dovrà predisporre:

- una planimetria della zona oggetto del lavoro con l'indicazione delle masse da disaggiare
- una breve relazione sulle modalità di rimozione
- cronoprogramma di attività.

Nel caso di impiego di esplosivi, dovranno essere riportate anche le misure di sicurezza adottate.

Al termine dei lavori, la Direzione Lavori dovrà verificare la presenza di esplosivi nel terreno e, in caso di presenza, provvedere alla loro rimozione.

Alla fine dei lavori la Direzione Lavori accerterà che:

- tutte le masse identificate come pericolose siano state rimosse;
- che non siano stati provocati danni a manufatti esistenti;
- che non siano state poste in instabilità nuove masse.

La Direzione Lavori dovrà verificare che la struttura sia stata eseguita in conformità alle specifiche tecniche e che il terreno sia stato sistemato in modo da evitare l'erosione.

11.8.2- Paramassi

11.8.2.1- Controlli sui materiali

Tutti i seguenti materiali:

- profilati in acciaio
- cavi funicolari
- reti metalliche
- lamiere lisce e sagomate

dovranno essere accompagnati, per ogni lotto di fornitura, da certificazione del fornitore dimostrante la conformità alle specifiche del presente Capitolato.

La certificazione dei profilati dovrà attestare la conformità alle specifiche anche del ciclo di verniciatura, nel caso che i profilati vengano forniti in elementi già tagliati e verniciati.

11.8.2.2- Controlli sulla posa in opera

Durante le fasi di posa in opera la Direzione Lavori dovrà effettuare le seguenti verifiche:

- verifica che il ciclo di verniciatura dei profilati per i paramassi alle specifiche del presente Capitolato. Nel caso che gli elementi in profilato provengano dal fornimento già verniciati, si dovrà controllare l'integrità del trattamento protettivo
 - verifica della corrispondenza alle specifiche di Capitolato degli elementi dei paramassi e dell'assemblaggio in opera di questi
 - verifica di corrispondenza tra i disegni costruttivi forniti dalla Ditta produttrice e le modalità in opera effettuate
 - prova di collaudo non distruttivo sugli ancoraggi secondo le specifiche riportate al punto 11.8.2.3 del presente Capitolato
- La Direzione Lavori effettuerà eventuali ulteriori controlli con prove di laboratorio secondo le modalità stabilite negli elaborati di progetto.

I campioni saranno prelevati in contraddittorio con la Direzione Lavori; le prove dovranno essere eseguite presso un laboratorio ufficiale approvato dalla Direzione Lavori ed il costo di dette prove sarà ripartito equamente tra Stazione Appaltante ed Appaltatore

11.8.2.3 Collaudo di un elemento di ancoraggio

Si definisce collaudo di un elemento di ancoraggio la prova di tesatura non distruttiva per il controllo esecutivo dei elementi eseguiti.

Di tale collaudo verrà redatto un apposito verbale in contraddittorio tra Direzione Lavori ed Appaltatore dal quale dovranno risultare tutte le informazioni utili sulle modalità di prova e dove verranno registrati tutti i dati raccolti nel corso delle operazioni di collaudo.

Le prescrizioni generali per la realizzazione delle prove sono le seguenti:

- le prove devono essere eseguite da personale specializzato, nel rispetto delle norme che garantiscono la sicurezza dei operatori e di terze persone
- nel caso in cui si richieda la valutazione degli allungamenti dei tiranti, questi devono essere misurati con riferimento ad un punto fisso esterno alla zona in cui si risentono significativamente le azioni trasmesse dal tirante stesso
- nel caso in cui vengano misurati gli allungamenti o la forza applicata, l'apparecchiatura impiegata deve consentire di effettuare le misure con la seguente precisione:

¾ per gli allungamenti: 1 mm

¾ per le forze applicate: 3% del carico di prova

Le modalità delle prove, se non indicate specificatamente negli elaborati progettuali, saranno le seguenti.

Il numero minimo di tiranti da sottoporre alla prova di collaudo è $n = 2 + N/100$ dove N è il numero complessivo dei tiranti

Per N non superiore a 20, sarà facoltà della Direzione Lavori non procedere alla realizzazione delle operazioni di collaudo.

Il numero effettivo di tiranti da sottoporre alla prova sarà in ogni caso aumentabile a discrezione della Direzione Lavori nel caso in cui questa abbia fondati motivi per ritenere che particolari condizioni esecutive o geotecniche possano influenzare negativamente sulla realizzazione dei tiranti.

La prova di collaudo si effettua attraverso un ciclo di carico e scarico del tirante realizzato con forza di collaudo pari a $1.20 \cdot NQ$, essendo NQ la forza teorica di utilizzazione.

Il tirante viene portato al carico di prova partendo da un carico di allineamento pari a $0.10 \cdot NQ$ e incrementi di carico non superiori a $0.40 \cdot NQ$ con sosta a ciascun incremento di 1 minuto.

Una volta raggiunto il carico di collaudo, questo deve essere mantenuto costante per un periodo di tempo pari a

- 5 minuti per tiranti in roccia o terreni non coesivi
- 15 minuti per in terreni coesivi

Al termine il tirante viene scaricato per decrementi della forza non superiori a $0.60 \cdot NQ$ con sosta a ciascun decremento di minuto.

*OL RQHUL FRQ QHVVL FRQ OTHIIHWWXD]LRQH GLIOWDELprovaeventualeper richieste, in qualunque momento, dal Collaudatore.

Gli ancoraggi oggetto di prova che non soddisferanno i requisiti di collaudo verranno sostituiti con nuovi elementi di

deriveranno saranno a totale carico dell'Appaltatore.

11.8.3- Manufatti prefabbricati

Gli elementi componibili prefabbricati o le reti metalliche per i rivestimenti dovranno provenire da un fornitore qualificato

Per tutti i manufatti in elementi prefabbricati di conglomerato cementizio vibrato, e/o centrifugato, il controllo del conglomerato sarà eseguito a cura dell'Appaltatore, sotto il controllo della Direzione Lavori, prelevando da ogni partita un elemento dal quale ricavare quattro provini cubici da sottoporre a prove di compressione presso un laboratorio indicato dalla stessa Direzione Lavori.

In linea generale si intende ogni partita composta di 200 elementi per tubazioni, pozzetti e cordonature e di 500 elementi per canalette, mantellate, cunette e fossi.

Le operazioni di prelievo e di prova saranno effettuate in contraddittorio redigendo apposito verbale controfirmato dalla Direzione Lavori e dall'Appaltatore.

Qualora la resistenza risultante dalle prove sia inferiore al valore richiesto, la partita sarà rifiutata e dovrà essere sostituita

cantiere.

Si prescrive tassativamente che ciascuna partita sottoposta a controllo non potrà essere posticipata quando non saranno noti i risultati positivi delle prove.

11.8.4- Gabbioni e Materassi metallici

3 ULPD GHOOD PHVVD LQ RSHUD GL RJQL SDUWLWD GL JDEELRQL Re PDWH alla Direzione Lavori relativo certificato di collaudo e garanzia rilasciato dal produttore.

La Direzione Lavori procederà al collaudo del materiale di ogni partita.

Preliminarmente effettuerà una ricognizione a vista dei gabbioni e/o dei materassi per controllare la presenza di corrosione della rete lo zinco non presenti sollevamento o screpolature.

Nel caso che tali anomalie fossero presenti in più del 10% delle verifiche, la partita sarà rifiutata e l'impresa dovrà allontanarsi dal cantiere a sua cura e spese.

Procederà quindi al prelevamento di campioni di filo, ciascuno della lunghezza di almeno 40 cm, in ragione di almeno un campione ogni 100 gabbioni o materassi ed un campione ogni 10 matasse di filo per cuciture, per determinare la quantità di zinco presente, espressa in grammi per metro quadrato di superficie zincata, che dovrà risultare uguale o superiore ai valori riportati nella tabella che segue:

DIAMETRO DEI FILI	QUANTITÀ DI ZINCO (PER mq DI SUPERFICIE ZINCATA)
1.80 mm 2.00 mm 2.20 mm	240 g
2.40 mm 2.70 mm	260 g
3.00 mm 3.40 mm	270 g
3.80 mm ed oltre	290 g

Metà di ciascun campione verrà sottoposto a prova per verificare il peso unitario dello strato di zinco mediante differenza di massa tra il campione zincato e lo stesso dopo la dissoluzione dello strato di zinco.

Sull'altra metà dovranno essere eseguite prove per verificare l'uniformità dello spessore dello strato di zincatura mediante cinque immersioni in una soluzione di solfato di rame e acqua distillata, senza che compaiono sul ferro depositi di rame aderente.

Entrambe le prove dovranno essere effettuate, a cura e spese dell'Appaltatore, sotto il controllo della Direzione Lavori, presso i Laboratori indicati dalla stessa Direzione Lavori, nel rispetto della Norma UNI EN 10244.

Qualora il peso unitario dello strato di zinco risulti inferiore a quello indicato in tabella in più del 20% dei campioni e l'uniformità dello strato risulti carente in eguale misura, la partita sarà rifiutata e l'impresa dovrà allontanarsi dal cantiere a sua cura e spese.

Del pari la partita sarà rifiutata in assenza od incompletezza del certificato di collaudo e garanzia che il produttore deve rilasciare per ogni partita.

Per quanto riguarda il pietrame, si che le caratteristiche del materiale da fornire, rispondano ai seguenti requisiti:

- non gelivo, alla prova eseguita secondo le Norme del R.D. 16/11/1939 num. 2232
- non friabile,
- non dilavabile,
- di buona durezza,
- di peso specifico rilevante (maggiore di 2000 kg/mc per i materassi).

Le prove in corso di fornitura saranno eseguite su lotti quantitativamente definiti dalla Direzione Lavori, in funzione delle caratteristiche della cava e del materiale e delle dimensioni dei massi e delle opere da realizzare.

Durante l'esecuzione dei lavori saranno effettuate le seguenti verifiche:

a) verifica dell'esistenza del certificato di analisi della pezzatura del pietrame.

Questa deve essere compresa tra 1/5 volte la dimensione massima della maglia della rete impiegata, salvo quanto diversamente specificato nel progetto, e sarà fornita nell'ordine di fornitura alla cava.

Questa prova sarà eseguita in cava e ne dovrà essere redatto apposito certificato accompagnante ogni lotto di fornitura.

b) verifica che le modalità operative di riempimento del materiale consentano di ottenere valori di porosità rientranti nei valori di riferimento: 0.30y0.40 .

/D SURYD VDUj HIIHWWXDWD SULPD GHOOD LQLJLR GHL ODYRUL di XWLO gabbione o materasso da utilizzare.

In corso d'opera sarà verificata la qualità dei materiali: Q QR HVHJXLWL FRQWUROOL JLRUQDOLHUL VXOODSSOLFDDJL

a) verifica a spot, sul lotto giornaliero di lavori, della conformità delle legature dei gabbioni e dei materassi a quanto prescritto dal presente Capitolato Speciale, sia sui singoli elementi che sugli accoppiamenti e sulle inserzioni di diaframmi di rinforzo

b) verifica a spot, sul lotto giornaliero di lavori, dell'inserimento di tiranti tra le pareti opposte di ogni singolo elemento gabbione, al caso che questo non sia munito di diaframmi intermedi.

11.8.5- Opere in elementi lapidei: controlli dei massi e loro posizionamento

Si dovranno effettuare, prima della loro posa in opera, i seguenti controlli:

- a) classificazione mediante pesatura a spot, la bascula disponibile in cantiere, e suddivisione dei massi in base alle categorie riportate al punto 11.6.2 del presente Capitolato.
Ogni mucchio dovrà riportare chiare indicazioni sulla classe dei massi in esso contenuti
- b) verifica dell'assenza di rotture o lesioni, da effettuare a spot per i massi fino alla terza categoria e su ogni singolo, masso per le categorie superiori
- c) Controllo che venga rispettato il posizionamento dei massi secondo le dimensioni, così come prescritto dal presente Capitolato da ripartizione proporzionale delle varie categorie prescritta dal progetto
- d) Provvedere all'eliminazione incondizionata di tutti i massi che, durante la posa, dovessero cadere fuori sagoma.

11.8.6- Opere di sostegno

Le strutture di sostegno e contenimento in elementi prefabbricati dovranno essere realizzate secondo gli elaborati esecutivi progetto, redatti nel rispetto delle norme emanate in applicazione dell'art. 21 della Legge num. 1086/1971 e di quelle emanate in applicazione della Legge 02/02/1974 num. 64.

Nella realizzazione dei componenti in conglomerato cementizio vibrato semplice od armato, normale o precompresso, nonché per gli acciai di armatura, dovranno essere rispettate le norme tecniche di cui all'art. 21 della Legge num. 1086/1971 e di quelle emanate in applicazione della Legge 02/02/1974 num. 64.

Per tutte le strutture di sostegno e contenimento di cui al presente punto, gli oneri di brevetto nonché quelli relativi ai calcoli di progetto dei muri prefabbricati sono a carico dell'Appaltatore.

Quando previsto in progetto, i muri avranno paramento a faccia vista realizzato con lastre in pietra, dello spessore inferiore a 5 cm, disposte secondo le indicazioni di progetto ed inglobate nel getto.

Relativamente agli scavi di fondazione, l'Appaltatore dovrà rispettare rigorosamente i disegni di progetto; eventuali eccedenze dovranno essere colmate con getti di conglomerato cementizio a cura e spese dell'Appaltatore.

11.8.6.1- Muri di sostegno in pannelli di c.a.v.

Costituiti da pannelli in c.a.v. prefabbricati, disposti verticalmente o con scarpa fino al 10%, secondo le previsioni di progetto, irrigiditi nella parte interna da una costolatura estendentesi per l'intera altezza del pannello e da una platea di base conglomerato cementizio armato, gettata in opera.

I muri di altezza superiore a 5.00 ml dovranno avere le costolature collegate con la platea mediante tiranti prefabbricati in c.a.v.; la cerniera tra tirante e costolatura del pannello dovrà essere sigillata con malta reoplastica premiscelata a rit compensato.

I pannelli dovranno avere lo spessore ai bordi non inferiore a 10 cm e dovranno essere la faccia in vista piana e ben rifinita, con gli spigoli arrotondati. Difetti di planarità, verificati con un regolo della lunghezza di 4.00 ml, superiori a 5 mm comporteranno automaticamente il rifiuto del pannello che l'Appaltatore dovrà ritirare dal cantiere a sua cura e spese. Al piede dei pannelli dovrà essere realizzato un bordino di rifinitura in malta cementizia.

Nei giunti verticali fra i pannelli dovranno essere inseriti profilati in PVC di idonea sagomatura, atti a trattenere la diateria granulometria superiore a 0,5 mm ed aventi superfici dei fori e/o fessure non inferiore a 50 cm per metro quadrato di pannello per consentire un facile drenaggio delle acque presenti nel rilevato.

Il conglomerato cementizio dei pannelli e dei tiranti prefabbricati dovrà avere Rck non inferiore a 35 MPa; quello per la platea gettato in opera dovrà avere Rck non inferiore a 30 MPa; l'acciaio di armatura dovrà essere B450C controllato in stabilimento.

Particolari cautele dovranno essere adottate nel compattamento del rilevato a ridosso dei pannelli facendo eventualmente ricorso anche a pestelli pneumatici per non danneggiare le strutture.

Relativamente agli scavi, l'Appaltatore dovrà rispettare rigorosamente i disegni di progetto; eventuali eccedenze dovranno essere colmate con getti di conglomerato cementizio a sua cura e spese.

11.8.6.2- Muri di sostegno in pannelli di c.a.p.

Costituiti da pannelli in c.a.p. prefabbricati, posti in opera in posizione verticale entro fondazione in c.a.; platea di altezza superiore a 3.00 ml, i pannelli vengono ancorati al rilevato retrostante mediante geotessili tessuti in polipropilene rinforzati con cavetti in acciaio.

I pannelli dovranno essere monolitici a tutta altezza, di larghezza standard 2.40 ml, piana in vista concava a profilo circolare e spessore variabile dai 26 cm ai bordi e 16 cm in mezzzeria, rifinita mediante getto su matrici in gomma.

I bordi laterali dei pannelli, finiti come da progetto, dovranno essere rinforzati con inserti in acciaio zincato, sagomati in modo da costituire giunto a maschio e femmina che garantisca complanarità al paramento del muro.

In corrispondenza di ciascun giunto dovrà essere creato un drenaggio verticale protetto da geodreno di dimensioni minime 10x150 cm, con scarico verso l'esterno al piede.

I geotessili di ancoraggio, che hanno una estremità annegata nel getto dei pannelli e sono posizionati nel numero e alle quote previste in progetto, vengono stesi ed inglobati nei rilevati mano a mano che procede la loro formazione.

Particolare cura dovrà essere posta nel costipamento del rilevato al di sopra dei geotessili di ancoraggio in modo da poter garantire un'adeguata efficacia degli stessi ancoraggi.

Il conglomerato cementizio dei pannelli dovrà avere Rck non inferiore a 45 MPa; l'acciaio per l'armatura lenta dovrà essere del tipo B450C controllato in stabilimento; i trefoli di precompressione dovranno essere formati con fili aventi fp(1)k non inferiore a 1670 MPa e fptk non inferiore a 1865 MPa.

11.8.6.3- Muri di controripa in pannelli di c.a.v.

Costituiti da pannelli in c.a.v. prefabbricati, disposti verticalmente o con scarpa fino al 15%, secondo le previsioni di progetto.

irrigiditi nella parte interna da una costolatura estendentesi per l'intera del pannello e da una platea in conglomerato cementizio armato gettato in opera.

La platea gettata in opera, nel caso dei muri di controripa, è posta in posizione rialzata rispetto alla base dei pannelli per questo tipo di muri, rispetto a quelli di sostegno, non vi sono tiranti di collegamento tra pannelli e platea.

Per quanto riferentesi a caratteristiche dei pannelli, bordino al piede, giunti tra i pannelli, classe dei conglomerati cementizi tipo dell'acciaio di armatura, cautele esecutive richiama integralmente il contenuto del precedente punto 11.8.6.2, ribadendo, in particolare, che eventuali eccedenze di scavo dovranno essere colmate con getti di conglomerato cementizio a cura e spese dell'Appaltatore.

11.8.6.4- Muri di sostegno in muratura

Per quanto riguarda le opere di sostegno in muratura di pietrame, si dovrà verificare che il materiale impiegato soddisfi

UHTXLVLWL ULSRUWDWL DOO¶DUW GHO SUHVHQWH & DSLWRODWR

11.8.6.5- Muri di sostegno in muratura

Per quanto riguarda i calcestruzzi H V W U X]] L H J O L D F F L D L G L D U P D W X U D Y D O J R Q R O H S U H V

11.8.6.6- Muri di sostegno in elementi prefabbricati (c.a.v. , c.a.p.)

Per l'accettazione ed i controlli di qualità di questi manufatti, era in parte di quelli prodotti in serie, valgono le prescrizioni delle Norme Tecniche emanate in applicazione dell'art.21 della Legge num. 1086/1971, delle Norme Tecniche emanate in applicazione degli artt. 1 e 3 della Legge num. 64/1974, delle Istruzioni C.N.R. 3, V W U X] L R Q L S H U

l'esecuzione e il controllo delle strutture prefabbricate in conglomerato cementizio e per le strutture costruite con sistemi L Q G X V W U L D O L]] D W L

Ad ogni effetto si richiamano qui espressamente gli articoli 6 e 9 della Legge num. 1086/1971 relativamente all'obbligo di allegare alla relazione del Direttore dei Lavori copia del certificato d'origine dei manufatti, alle responsabilità assunte dalle Ditte produttrici con il deposito della documentazione di cui ai punti a), b), c), d) del citato decreto nonché per quanto attinente a prelievi di materiali, prove e controlli in fase di produzione.

La Direzione Lavori potrà prescrivere prove sperimentali atte a prevedere il comportamento della struttura da realizzare con tali manufatti, avuto particolare riguardo alla durata nel tempo, alla efficienza dei collegamenti, agli effetti dei fenomeni di ritiro e viscosità e dei carichi alternati o ripetuti.

Sui manufatti saranno effettuati controlli, a cura dell'Appaltatore, sotto il controllo della Direzione Lavori, sulla resistenza del

F D O F H V W U X]] R D S S O L F D Q G R T X D Q G R G L S H U W L Q H Q] D G H O O ¶ D U W G H O

11.8.6.7- Muri di sostegno terra rinforzata

Per quanto riguarda questa tipologia di opere, si richiede che i manufatti e le loro modalità di posa in opera,

V R G G L V I L Q R L U H T X L V L W L L Q G L F D W L D O O ¶ D U W G H O S U H V H Q W H & D S L V

ART. 12- POZZI (OMISSIS)

ART. 13- CASSONI (OMISSIS)

ART. 14- GALLERIE (OMISSIS)

ART. 15- PONTI, VIADOTTI E SOTTOVIA

Sono comprese le diverse tipologie strutturali di realizzazione dei ponti, dei viadotti e dei sottovia, e l'insieme degli elementi costruttivi che li compongono.

/ H R S H U H G ¶ D U W H V R Q R F R V u V X G G L Y L V H

- ponti e viadotti in conglomerato cementizio
- ponti e viadotti in acciaio
- sottovia.

15.1- Prescrizioni ed oneri generali

6 D U j F X U D G H O O ¶ S S D O W D W R U H S U R F H G H U H L Q I D V H U H G D] L R Q H G H O delle strutture costituenti ponti e viadotti.

Il calcolo delle strutture dovrà tener conto anche delle sollecitazioni transitorie gravanti sui manufatti durante le diverse fasi di montaggio.

/ R V W X G L R G L V R O O H Y D P H Q W R Y D U R I H U P D U H V W D Q G R O H V F O X V L Y preventivamente trasmessa alla Direzione Lavori.

Tutti i macchinari, le attrezzature e le procedure lavorative dovranno rispondere alle prescrizioni indicate dalla vigente normativa in materia di sicurezza nei cantieri.

Le prove di carico prescritte dalle specifiche contrattuali, dai documenti di progetto ed eventualmente richieste dalla Direzione Lavori in base a motivate esigenze tecniche, così come quelle previste dalle leggi vigenti, saranno eseguite a cura e spese del contraente.

GHOOTSSSDOWDWRUH

1HOOTHVHFXJLRQH GHL A D M I P E L L a m a n o f f e r i r e, l e p e r e p r o v v i s i o n a l i, i p o n t e g g i i n q u a n t i t à e t i p o l o g i a a d e g u a t e s i a a l l a e s e c u z i o n e d e i l a v o r i c h e a l l a e f f e t t u a z i o n e d i c o n t r o l l i e d i s p e z i o n i.

6DUJFXUDGHOOTSSSDOWDWRUH H V H I c o n t r o l l i p r e v i s t i, c o s i c o m e q u e l l i a g g i u n t a m e n t e l a D i r e z i o n e L a v o r i r i t e n e s s e n e c e s s a r i a d a s s i c u r a r e l a r i s p o n d e n z a d e l l a v o r o e s e g u i t o a l l e s p e c i f i c h e e d a g l i s t a n d a r d q u a l i t a t i v i p r e f i s s a t i.

3HUF R Q V H Q W L U H O T H I I H W W R Q J L R Q H G H F R Q S U H R N V L U E Q W H P S L L D Y D Q J D P H p r o v v e d e r e a l l a i n s t a l l a z i o n e i n c a n t i e r e d i u n o o p i u l a b o r a t o r i a t t r e z z a t i p e r l a e s e c u z i o n e d e l l e p r o v e p r e v i s t e.

Il laboratorio di cantiere dovrà avvalersi di personale qualificato numericamente adeguato al quantitativo di prove da eseguire.

Tutte le prove dovranno essere effettuate presso laboratori ufficiali autorizzati.

1HOFDVRGL O D Y R U L G D H V H J X L U H L Q S U H V H Q J D G D F T X D d e g u a t i j F X U a l l ' a g g o t t a m e n t o e d a l c o n t e n i m e n t o d e l l a s t e s s a o, i n a l t e r n a t i v a, s a r à s u a c u r a a d o t t a r e g l i a c c o r g i m e n t i n e c e s s a r i, p r e i n f o r m a z i o n e a l l a D i r e z i o n e L a v o r i, p e r l ' e s e c u z i o n e d e i l a v o r i i n p r e s e n z a d ' a c q u a.

I materiali costituenti le opere in acciaio dovranno avere caratteristiche non inferiori a quelle previste progettualmente e dovranno essere sottoposti ai controlli di qualità previsti dalle presenti Norme Tecniche.

Il materiale dovrà pervenire in cantiere corredato dalla certificazione richiesta.

Le strutture, sia in calcestruzzo che in carpenteria metallica, prefabbricate in stabilimenti esterni, prima dell'installazione dovranno essere sottoposte alle prove di controllo qualità e, ove richiesto, alle prove di preassemblaggio.

15.2- Prescrizioni tecniche particolari

15.2.1- Ponti e viadotti in conglomerato cementizio

15.2.1.1- Confezionamento e getto dei conglomerati

Le opere in conglomerato cementizio armato dovranno rispondere alle prescrizioni di cui agli articoli 6 e 7 dei conglomerati cementizi (art. 6) delle presenti Norme Tecniche.

15.2.1.2- Posa in opera manufatti prefabbricati

Le travi in c.a.p. saranno varate nella loro posizione definitiva mediante sollevamento longitudinale o trasversale a mezzo di carroponte, carrelli, gru, derrik, blondin, ecc. o con combinazioni varie di questi sistemi e mezzi.

Il piano di sollevamento/varo, che, come prescritto nei precedenti punti, dovrà essere stato già definito ed approvato in sede di redazione del progetto costruttivo.

R G H O O L P S D O F D W R I H U P D U H V W D Q G R O H V F O X V L Y D H V V H U H W U D V P H V R D O & R R U G L Q D W R U H S H U O T (V H F X J L R Q H H G D O O D ' L I l p i a n o d o v r à e s s e r e c o r r e d a t o c o n H D H Q F R H O H F D U D W W H U L V W L F K H G H O O H D W W U H J J D V d i u t i l i z z a r e.

L'eventuale impiego di elementi strutturali metallici o in conglomerato cementizio, semplice od armato, normale o precompresso, con funzione di calcestruzzo per il getto delle solette, sbalzi e traversi di impalcato, dovrà essere previsto in progetto.

V H G H G L S U R J H W W R F R V W U X W W L Y R L Q D V V H Q J D G L T X D Q W R V R S U D V o p p o r t u n e v e r i f i c h e d a n d o n e c o n t a c t o a l l a D i r e z i o n e L a v o r i.

Per quanto riguarda gli accorgimenti da adottare ai fini di una corretta esecuzione della iniezione dei cavi, si rimanda alle prescrizioni di cui al punto 6.5 e seguenti delle presenti Norme Tecniche.

15.2.2- Ponti e viadotti in acciaio

15.2.2.1- Strutture portanti in acciaio

Il funzionamento statico o le sollecitazioni agenti sulle singole strutture in dipendenza delle modalità e delle diverse fasi di montaggio dovranno essere indicati in progetto.

P R Q W D J J L R G R Y U D Q Q R H V V H U H V W D W H p r o g e z i o n e d e l l a p o s a G D O O T S S D O W D V N e l l a r e l a z i o n e d i c a l c o l o d e l p r o g e t t o c o s t r u t t i v o d o v r a n n o q u i n d i e s s e r e i n d i c a t e l e m o d a l i t à d i m o n t a g g i o e d i l f u n z i o n a m e n t o s t a t i c o n e l l e d i v e r s e c o n d i z i o n i.

Il funzionamento statico nelle diverse condizioni.

15.2.2.2- Approvvigionamento materiali

I materiali impiegati per D F R V W U X J L R Q H G H O O H V W U X W W X U H G R Y U D Q Q R U L V S R Q G I C a p i t o l a t o.

In ogni caso i materiali dovranno corrispondere ed essere qualificati e/o controllati in conformità alle disposizioni di cui al punto 6.5 delle presenti Norme Tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche" (D.M. 09/01/996).

15.2.2.3- Saldature, bullonature, chiodature

Per quanto concerne le differenti tipologie di giunzioni, dovranno essere rispettate le seguenti prescrizioni:

- saldatura

/ H V S H F L I L F K H G H L S U R F H G L P H Q W L G L V D O G D W X U D G R Y U D Q Q R H V V H U q u a l i f i c a d a p a r t e d i u n I s t i t u t o s p e c i a l i z z a t o.

Congiuntamente alle specifiche dovranno essere sottoposte all'approvazione del predetto Istituto il tipo e l'estensione dei controlli da eseguire; le modalità di saldatura e l'estensione dei controlli dovranno comunque soddisfare le prescrizioni.

della normativa vigente.

- bullonatura

L'accoppiamento foro-bullone dovrà essere di precisione.

Il massimo gioco complessivo tra foro e diametro del bullone sarà pari a 0.30 mm, per bulloni aventi diametro massimo 20 mm, e pari a 0.50 mm, per bulloni aventi diametro maggiore di 20 mm.

Il serraggio dei bulloni dovrà essere eseguito rispettando i valori della coppia di serraggio indicati nel prospetto della norma CNR 10011/05.

I bulloni dovranno essere montati in opera con una rosetta posta sotto la testa della vite (smusso verso testa) e una rosetta posta sotto il dado (smusso verso il dado).

Per il serraggio dei bulloni si dovranno usare chiavi dinamometriche a mano o chiavi pneumatiche, ambedue i dispositivi dovranno possedere un meccanismo limitatore della coppia applicata.

Tali meccanismi dovranno garantire una precisione non minore del $\pm 5\%$.

I giunti da serrare dovranno essere montati nella posizione definitiva mediante un numero opportuno di "spine" in grado di irrigidire convenientemente il giunto e consentire la perfetta corrispondenza dei fori.

Si procederà quindi a serrare i bulloni di un estremo dell'elemento da collegare, con una coppia pari a circa il 60% di quella prescritta, il serraggio dovrà iniziare dal centro del giunto procedendo gradualmente verso l'esterno.

Si provvederà quindi al serraggio dell'altra estremità dell'elemento con modalità analoghe a quelle su esposte. Si provvederà infine al serraggio di tutti i bulloni con una coppia pari al 100% di quella prevista.

- chiodatura

Dovrà essere realizzata in conformità alle prescrizioni del D9/01/1996.

15.2.2.4- Montaggio

Il montaggio in opera di tutte le strutture costituenti ciascun manufatto sarà effettuato in conformità a quanto, art. 10, è previsto nella relazione di calcolo e nel piano di montaggio che, ferma restando la esclusiva responsabilità

G H O O T S S D O W D W R U H F R Q F R Q J U X R D Q W L F L S R V X O O L Q L J L R G H L P R Q W
Durante il carico, il trasporto, lo scarico, il deposito e il montaggio, si dovrà porre la massima cura perché le strutture vengano deformate o sovrassollecitate.

Le parti a contatto con funi, catene od altri organi di sollevamento saranno opportunamente protette.

Il montaggio sarà eseguito in modo che la struttura raggiunga la configurazione geometrica di progetto. In particolare, per quanto riguarda le strutture a travata, si dovrà controllare che la controfreccia ed il posizionamento sugli apparecchi di appoggio siano conformi alle indicazioni di progetto, rispettando le tolleranze previste.

La stabilità delle strutture dovrà essere assicurata durante tutte le fasi costruttive e la rimozione dei collegamenti provvisori e di altri dispositivi ausiliari dovrà essere fatta solo quando essi risulteranno staticamente superflui.

Nei collegamenti con bulloni, ove necessario, si potrà procedere alla alesatura (assolutamente vietato l'uso della fiamma) di quei fori che non risultino centrati e nei quali i bulloni previsti in progetto non entrino liberamente.

Se il diametro del foro alesato risulta superiore al diametro nominale del bullone oltre la tolleranza prevista, si dovrà procedere alla sostituzione del bullone con uno di diametro superiore.

Nei collegamenti ad attrito con bulloni ad alta resistenza è prescritta l'esecuzione della sabbiatura a metallo bianco (superfici di contatto) non più di due ore prima dell'unione.

1 H O O D S U R J H W W D J L R Q H H Q H O O L P S L H J R G H O O H D W W U H J J D W X U H D G L P R
vincoli che eventualmente venissero imposti da Enti, Uffici o persone responsabili riguardo alla zona interessata, ed in particolare:

- per l'ingombro degli alvei dei corsi d'acqua
- per le sagome da lasciare libere nei sovrappassi e sottopassi di strade, autostrade, ferrovie, tramvie, etc.
- per le interferenze con spazi di soprasuolo e di sottosuolo.

15.2.2.5- Verniciature e/o impermeabilizzazione

Tutte le strutture in acciaio dovranno essere protette contro la corrosione in accordo alle prescrizioni e specifiche del D9/01/13 del presente Capitolato.

Nel caso di impiego di acciaio autopassivante per la costruzione di cassoni di impalcato, si dovranno eseguire dei fori per lo scarico delle acque di infiltrazione.

Le modalità di controllo (delle vernici e della loro applicazione) saranno le medesime di quelle indicate nel punto precedentemente richiamato.

, O F R O R U H G L I L Q L W X U D V D U J G H I L Q L W R G D L G R F X P H Q W L G L S U R J H W W R
Istruzioni alla Direzione Lavori.

Per la impermeabilizzazione vale quanto riportato nel punto successivo.

15.2.3- Impermeabilizzazione

15.2.3.1- Mastice di asfalto sintetico

15.2.3.1.1- Materiali

/ L P S H U P H D E L O L J J D J L R Q H G H J O L L P S D O F D W L G H O O H R S H U H G J D U W H Y
mastice di asfalto sintetico di spessore finito non inferiore a 10 mm.

Il mastice d'asfalto dovrà avere la seguente composizione:

- legante

Dovrà essere costituito da una miscela di bitume 40/50 e Trinidad Epuree in rapporto di 5 a 2 in peso.

In alternativa potranno essere usati, previa approvazione della Direzione Lavori, altri bitumi naturali o gomme termoplastiche, del tipo approvato dalla Direzione Lavori.

I dosaggi di questi materiali saranno definiti da uno studio preliminare da presentare alla Direzione Lavori per la necessaria approvazione.

Il legante sarà dosato in ragione del 15,19% in peso sulla miscela degli aggregati (corrispondenti al 13,5% in peso sulla miscela finale), compreso il bitume contenuto nel filler asfaltico.

Il bitume 40/50 dovrà avere indice di penetrazione (IP) compreso tra 10 dP e 0,10;

- filler

Dovrà essere passante totalmente al setaccio 0.18 UNI (ASTM num. 80) e per il 90% al setaccio UNI 0,075 (ASTM num. 200 granulometria da effettuare per via umida) contenuto per il 35,90 in peso sulla miscela degli aggregati.

Il suo potere stabilizzante dovrà essere tale che la miscela di bitume 40/50 e filler, nel rapporto in peso di 1 a 2,4, dovrà avere un punto di rammollimento P. e A. di almeno 15 °C superiore a quello del bitume puro;

- sabbia

Dovrà essere totalmente passante al setaccio 2.5 UNI, pulita ed esente da materiali estranei, naturale e/o di frantumazione di granulometria ben graduata da 0.075 a 2.5 mm (sarà tollerato al massimo un 5% in peso passante al setaccio 0.075 UNI e contenuto per il 65,70% in peso sulla miscela degli aggregati;

- miscela finale

La parte lapidea della miscela (sabbia + filler) dovrà avere una percentuale di vuoti (V) compresa tra il 18% ed il 23%.

Il legante totale dovrà saturare tutti gli spazi vuoti, garantendo inoltre una eccedenza compresa tra il 5% ed il 7% (Vb = 5 y7 in cui Vb, è la percentuale in volume del legante sulla miscela finale).

Il mastice completo, confezionato nel rispetto delle Norme sopra esposte, dovrà avere nelle prove di laboratorio un rammollimento alla prova WILHELMI (Norma DIN 1966) compreso tra 100 °C e 115 °C.

Alla stessa prova il mastice prelevato al confezionamento o alla stesa dovrà presentare valori compresi tra 100 °C e 130 °C.

L'Appaltatore dovrà presentare alla Direzione Lavori, prima dell'inizio dei lavori, per la necessaria approvazione, la composizione prevista per il mastice e la curva granulometrica delle sabbie nonché campioni del rapporto finito e dei materiali componenti compresi i primer di attacco, in modo che su di essi possano essere effettuate preventivamente tutte le prove previste nelle presenti Norme.

Nelle lavorazioni si dovranno riscontrare gli stessi materiali e le stesse composizioni di cui ai campioni di prova, con le sue variazioni prevedibili con l'uso di un adeguato processo di produzione su scala reale e comunque rientranti in tutti i limiti espressi in precedenza.

La miscela posta in opera dovrà essere costituita da uno strato continuo e uniforme su tutta la superficie, con spessore minimo di 10 mm e max di 14 mm, da verificare mediante prelievo di campioni.

Dovrà avere una resistenza meccanica tale che, se sottoposta al transito temporaneo degli automezzi gommati di cantiere non si verifichino schiacciamenti, fessurazioni o abrasioni sul mant

15.2.3.1.2 Modalità di applicazione

Le superfici di conglomerato cementizio da impermeabilizzare dovranno essere stagionate e presentarsi sane e asciutte, esenti da oli, grassi e polvere, prive di residui di boiaccia (o di malta cementizia): prima dell'applicazione del mastice si dovrà procedere pertanto ad una accurata pulizia dell'impalcato, mediante spazzolatura e successiva energica soffiatura con aria compressa.

(YHQWXDOL SXQWL VLQJRODUL IHVVXUH VSLVWDOLSSPQHUCCARE YHLLDQD FTX) idonee malte o stucchi epossidici.

Seguirà la stesa di un idoneo primer che potrà essere costituito, a insindacabile giudizio della Direzione Lavori da emulsione bituminosa al 50 55% o da soluzione di bitume polimerizzato, a medio punto di rammollimento (85 ÷ 90 °C), additivata con miscele di butadieni, in modo da consentire un aumento del potere adesivo rispetto ai normali bitumi ed un ritardo dell'evaporazione del solvente, ciò al fine di avere una buona facilità di stesa del primer stesso ed una sua elevata penetrazione nella soletta. Le quantità da stendere saranno di 0,500 kg/mq.

Sul primer verrà posto in opera, dopo evaporizzazione dell'acqua o del solvente, il mastice di asfalto sintetico, mediante colamento del materiale a temperatura di 200 °C (±10 °C); la sua distribuzione ed il livellamento saranno eseguiti con frattazzo di legno.

Per stese di una certa estensione l'applicazione può essere eseguita a macchina con finitrici particolarmente studiate e attrezzate, sottoposte a preventiva approvazione della Direzione Lavori.

La posa in opera del mastice non verrà effettuata quando a giudizio della Direzione Lavori le condizioni meteorologiche siano tali da non garantire la perfetta riuscita del lavoro, nonché quando la temperatura esterna sia inferiore a 8 °C.

Il mastice asfaltico dovrà essere steso, per quanto possibile, in uno strato regolare e di spessore costante.

Sulla parete interna dei cordoli dovrà essere applicata a caldo, previa mano di primer, una guaina bituminosa preformata dello spessore di 4-5,00 mm, avente i requisiti di cui al successivo punto 15.2.3.2, armata con geotessile non tessuto in poliestere a filo continuo.

La guaina dovrà essere risvoltata per almeno 25 centimetri sulla cappa di mastice di asfalto e sul coronamento di cordolo.

In alternativa al sistema con le guaine potrà essere usato un cordone preformato in mastice bituminoso a sezione rettangolare da far aderire con fiamma in corrispondenza al punto di coronamento e che si scioglia con il calore stesso dell'impermeabilizzazione.

I bocchettoni in corrispondenza dei fori di scarico per i pluviali dovranno essere fissati a livello della soletta in conglomerato cementizio con degli stucchi epossidici ed il mastice di asfalto dovrà giungere fino al bordo del foro, coprendo così i risvolti del bocchettone stesso.

Qualora le condizioni dell'impalcato da impermeabilizzare siano tali da determinare irregolarità o soffiature del manto (umidità eccessiva dei conglomerati cementizi di soletta), dovranno essere adottati tutti quei provvedimenti che la Direzione Lavori prescriverà di volta in volta in relazione allo stato dell'impalcato stesso.

In ogni caso si dovrà avere cura che la temperatura dello strato bituminoso, a contatto del manto impermeabile, all'atto della stesa, sia almeno di 140 °C in modo da ottenere la sigillatura di eventuali fori presenti nello strato di mastice d'asfalto.

15.2.3.1.3 Modalità di preparazione del mastice di asfalto sintetico

La confezione del mastice di asfalto colato verrà eseguita con idonei impianti di mescolamento fissi o mobili, approvati dalla Direzione Lavori, di potenzialità adeguata all'entità del lavoro da eseguire.

Si prescrive che il dosaggio del legante e delle sabbie debba tassativamente essere fatto a peso.

Per ottenere degli impasti perfettamente omogenei, potrà essere eseguita una delle seguenti procedure, a seconda del tipo di impianto a disposizione:

- procedura 1:
 - a) premiscelazione degli aggregati, compreso il filler, a temperatura di 210 °C;
 - b) aggiunta del bitume nella corretta percentuale, anche esso preventivamente portato alla temperatura di 160 °C;
 - c) miscelazione dell'impasto per almeno 5 min.;
 - d) scarico dell'impasto in una apposita caldaia (cooker) coibentata, munita di sistema di riscaldamento e di apposito agitatore;
 - e) miscelazione dell'impasto nella caldaia, per un tempo non inferiore a 30 min, alla temperatura di 210 °C onde ottenere l'intima miscela del bitume col filler.
- procedura 2:
 - a) introduzione nella caldaia del filler e del bitume, dosati separatamente a peso, e miscelazione alla temperatura di 200 °C per almeno 30 min., fino ad ottenere l'intima miscelazione del bitume col filler;
 - b) aggiunta delle sabbie preventivamente assiccate e riscaldate e mescolamento a temperatura di 200 °C, fino ad ottenere un impasto perfettamente omogeneo ed uniforme.

La procedura da adottare sarà scelta subordinatamente alla preventiva autorizzazione della Direzione Lavori, in ambedue i metodi di confezionamento occorre che le apparecchiature di riscaldamento siano tali da evitare il contatto diretto di fiamme o gas caldi con i bitumi ed il filler, per non dar luogo ad eccessivi indurimenti o bruciature dei medesimi.

Qualora la confezione non venga fatta sul luogo della messa in opera, il trasporto del mastice verrà effettuato con caldaie mobili (bonze), munite anche esse di agitatore meccanico e apposito impianto di riscaldamento.

15.2.3.2- Guaine bituminose preformate armate

L'impermeabilizzazione dovrà essere realizzata con guaine bituminose prefabbricate, armate con geotessile non tessuto in poliestere a filo continuo, aventi le caratteristiche riportate nel seguito.

15.2.3.2.1- Modalità di posa in opera

Le superfici di conglomerato cementizio da impermeabilizzare dovranno essere stagionate e presentarsi sane e asciutte, esenti da impurità. Prima della posa delle guaine bituminose dovrà essere applicato un primer bituminoso a rapida essiccazione (GD ROL JUDVVL H SROYHUH SLYLH GL UHVLGXL GL ERLDFFD R GL PD) (primer), si dovrà procedere pertanto ad accurata pulizia dell'impalcato, mediante spazzolatura e successiva energica soffiatura con aria compressa.

3 ULPD GL LQLJLDUH OH ODYRUDJLRQL GL SURVEINDICAZIONE DELLA DIREZIONE DEI PRELIEVI E DELLA PREVENZIONE DELL'UMIDITÀ DEL SUPPORTO con il "metodo del carburo di calcio" il supporto sarà ritenuto idoneo alla posa delle membrane per YDORUL GL XPLGLWj "

(YHQWXDOL SXQWL VLQJRODUL IHV VXUH VSLJROL JRQH GRYH con DFTX idonee malte a ritiro compensato o stucchi epossidici.

Seguirà la stesa di un idoneo primer bituminoso a rapida essiccazione in ragione di 0,50 Kg/mq.

Sulla parete interna dei cordoli dovrà essere applicata a caldo, previa posa di mano di primer a spazzolamento, una guaina bituminosa prefabbricata dello spessore di 4,00 mm, armata con geotessile non tessuto in poliestere a filo continuo, aventi le caratteristiche riportate al punto 15.2.3.2.2- Guaina preformata.

La messa in opera di bordalati non dovrà pertanto HVVHUH IDWWD FRQ XQ PDQWR FRQWLQXR PD FRQ GHL SHJJL³ VSHFLDC

La guaina dovrà essere risvoltata per almeno 25 cm rispettivamente sulla guaina bituminosa e sul coronamento di cordolo. I bocchettoni in corrispondenza dei fori di scarico per i pluviali dovranno essere fissati a livello della soletta in conglomerato cementizio con degli stucchi epossidici, la guaina bituminosa dovrà giungere fino al bordo del foro, coprendo così i risvolti del bocchettone stesso.

Le guaine saranno incollate, previa fusione con fiamma a gas propano, al primer steso in precedenza, curando la perfetta adesione in ogni punto e la tenuta dei giunti (sormonti) di costruzione sormonti tra fogli contigui di 10 cm di lato e 15 cm di testa.

Qualora le condizioni dell'impalcato da impermeabilizzare siano tali da determinare irregolarità nella posa (es. umidità eccessiva dei conglomerati cementizi di soletta), dovranno essere adottati tutti quei provvedimenti che la Direzione Lavori prescriverà di volta in volta in relazione allo stato dell'impalcato stesso.

Ad insindacabile giudizio della Direzione Lavori, verrà adottato uno dei metodi di posa in opera di seguito descritti:

- metodo di posa num. I

Da adottare indicativamente nel caso di solette lisce, regolari asciutte e stagionate, con temperatura media diurna dell'aria non minore di 10 °C.

La guaina del tipo preformato dello spessore non inferiore a 4 mm e larghezza minima di 1.00 ml, armata con geotessili non tessuto in poliestere a filo continuo, verrà posta in opera direttamente sul primer di attacco alla soletta una volta questo risulti completamente essiccato;

- metodo di posa num. 2

Da adottare indicativamente nel caso di solette con superfici scatolari o irregolari e/o umide o ancora non perfettamente stagionate, con temperatura media diurna dell'aria minore di 10 °C.

La guaina del tipo preformato dello spessore non inferiore a 4 mm e di larghezza minima di 1.00 ml, armata con geotessili non tessuto in poliestere a filo continuo, verrà posta in opera previa spalmatura, sul primer di attacco alla soletta, di 1.00 kg/mq di materiale bituminoso avente le stesse caratteristiche di quello formante la guaina.

In ambedue i casi descritti lo spessore del manto finito sarà dell'ordine dei 4 mm e la sua adesione non dovrà essere inferiore a quella di quest'ultimo alla soletta.

Il manto dovrà essere transitabile, senza distacchi e perforazioni, dal normale traffico di cantiere (escluso quello circolante). Il manto dovrà risultare impermeabile, dopo la stesa dello stesso dei conglomerati bituminosi, sotto una pressione di 1.00 MPa in permeametro, a 60 °C per 5 ore, anche nelle zone di giunto.

15.2.3.2.2 Caratteristiche dei materiali e prove di accettazione

Ciascuna fornitura dovrà essere accompagnata dalla marcatura (D W W H V W D Q W H O D F R Q I R U P L W j D) europea armonizzata UNI EN 14695, indicante il numero di Certificato del Controllo della Produzione in Italia (CPD).

L'Appaltatore dovrà sottoporre preliminarmente alla Direzione Lavori i campioni delle guaine che intende adottare e dei materiali componenti per essere sottoposti, a cura e spese della stessa, alle prove di idoneità che saranno richieste dalla Direzione Lavori.

Qualora dalle prove di cui sopra non risultassero le caratteristiche indicate nel seguito, i materiali saranno rifiutati e l'impresa dovrà allontanarli a sua cura e spese.

15.2.3.2.2.1 Primer di adesione al supporto

Il primer di adesione della membrana alle superfici in conglomerato cementizio, dovrà essere costituito da soluzioni a base di bitume modificato, in modo da consentire un aumento del potere adesivo rispetto ai bitumi tradizionali ed un ritardo della evaporazione del solvente, per avere una buona facilità di stesa del primer stesso ed una sua elevata penetrazione nelle superfici da impermeabilizzare.

Il materiale dovrà soddisfare i requisiti riportati nella seguente tabella:

CARATTERISTICHE DEL PRIMER			
REQUISITO	Unità di misura	Normativa	valore limite
Penetrazione a 25°C	dmm	UNI EN 1426	15-20
Punto di rammolimento (palla- anello)	° C	UNI EN 1427	85-95
Punto di rottura Fraass, massimo	°C	UNI EN 12593	" - 10
residuo secco a 130 °C	%	---	•
tempo di essiccazione a 20 °C	ore	---	1-2

Il primer dovrà essere steso soltanto mediante spazzoloni, su superfici asciutte e di umidità della soletta, dovrà risultare " S U L Y H G L U H V L G X L G L O D Y R U D J L R Q H R O L J U D V V L H S R O Y H - 0.50 / D T .

kg/mq. L'adesione del primer alla soletta non dovrà risultare inferiore a 0.05 MPa misurati in senso perpendicolare a quest'ultima (prova di trazione) a velocità di deformazione costante di 1.27 mm/min e temperatura di 20 °C (± 5 °C).

La posa dovrà essere eseguita con temperature del supporto fino a 5 °C e la messa in opera della guaina dovrà essere effettuata solo dopo completa evaporazione del solvente (a 23 °C circa 24 ore).

15.2.3.2.2.2 Guaina preformata

Le guaine impermeabili prefabbricate dovranno essere in bitume plastomero (BPP elastoplastomero) dello spessore minimo di 4 mm, con armatura sintetica con geotessile non tessuto in poliestere a filo continuo. Le membrane dovranno essere in possesso della marcatura CE, nel rispetto della norma UNI EN 14695.

Il materiale dovrà soddisfare i requisiti riportati nella seguente tabella:

CARATTERISTICHE DELLA MEMBRANA			
REQUISITO	Normativa	U.M.	valore limite
Forza a trazione massima	EN 123111	N/50 mm	Longitudinale: 960 Trasversale: 800
Allungamento a trazione	EN 123111	%	Longitudinale: 45 Trasversale: 45
Resistenza a lacerazione	EN 12691A	mm	•
Resistenza a carico statico	EN 12730A	kg	•
Resistenza alla lacerazione	EN 12310-1	N	Longitudinale: 140 Trasversale: 140
Stabilità dimensionale	EN 11071	%	"

Flessibilità a bassa temperatura	EN 1109	°C	"-20
Resistenza allo scorrimento ad elevata temperatura	EN 1110	°C	•

Tali prove dovranno essere ripetute ad ogni richiesta della Direzione Lavori sui materiali approvvigionati in cantiere. Il prelievo dei tasselli per l'esecuzione delle prove verrà effettuato su scelte a caso sui campioni inviati in laboratorio o sui materiali in cantiere.

Qualora anche una sola delle prove dia esito negativo la guaina sarà rifiutata e la partita dovrà essere allontanata dal cantiere a cura e spese dell'Appaltatore.

Le prove elencate necessarie alla qualificazione delle guaine potranno essere ripetute ad ogni richiesta della Direzione Lavori sui materiali effettivamente messi in opera.

Il prelievo dei tasselli per l'esecuzione delle prove verrà effettuato su zone scelte sul campione inviato o ricostituito in laboratorio, o sui materiali in cantiere.

15.2.4- Apparecchi di appoggio

15.2.4.1- Generalità

Gli apparecchi d'appoggio possono essere del tipo fisso o mobile, per la realizzazione, rispettivamente, dei vincoli fissi e mobili. Gli apparecchi fissi dovranno essere realizzati in calcestruzzo armato a vista, con le seguenti caratteristiche:

Inoltre dovranno essere realizzati in calcestruzzo armato a vista, con le seguenti caratteristiche:

L'Appaltatore sarà tenuto a presentare in tempo utile all'approvazione della Direzione dei Lavori il progetto costruttivo degli apparecchi di appoggio corrispondente alle specifiche progettuali.

Il progetto costruttivo dovrà contenere:

- il calcolo delle escursioni e delle rotazioni previste per gli apparecchi nelle singole fasi di funzionamento. Dovranno essere esposti separatamente i contributi dovuti ai carichi permanenti ed accidentali, alle variazioni termiche, delle deformazioni viscosoed al ritiro del calcestruzzo;
- l'indicazione delle caratteristiche di mobilità richieste per gli apparecchi, in funzione dei dati di cui al punto 15.2.4.1.1 e di congruo franco di sicurezza, che dovrà essere espressamente indicato;
- l'indicazione della tolleranza ammessa per l'orizzontalità ed il parallelismo dei piani di posa degli apparecchi;
- l'indicazione della preregolazione da effettuare sugli apparecchi al momento del montaggio, in funzione della temperatura ambiente e della stagionatura del calcestruzzo al momento della posa;
- la verifica statica dei singoli elementi componenti l'apparecchio e la determinazione della pressione di contatto;
- l'indicazione dei materiali componenti l'apparecchio, con riferimento, ove possibile, alle norme UNI;
- l'indicazione del tipo di collegamento dell'apparecchio al pulvino ed alla struttura d'impalcato e degli eventuali accorgimenti da adottare per il montaggio provvisorio;

In ogni caso l'Appaltatore dovrà presentare un apposito certificato, rilasciato da un Laboratorio Ufficiale, comprovante le caratteristiche di resistenza dei materiali impiegati.

Prima della posa in opera degli apparecchi d'appoggio l'Appaltatore dovrà provvedere per ogni singolo apparecchio al tracciamento degli assi di riferimento ed alla livellazione dei piani di appoggio, i quali dovranno essere rettificati con malta cementizia additivata con resina epossidica.

Si dovrà procedere, successivamente al posizionamento dell'apparecchio ed al suo collegamento alle strutture secondo le prescrizioni di progetto.

In questa fase ciascun apparecchio dovrà essere preregolato sempre secondo le prescrizioni di progetto.

Inoltre dovranno risultare agevoli la periodica ispezione, la manutenzione e l'eventuale sostituzione.

15.2.4.1.1- Materiali

In linea di massima le caratteristiche dei materiali dovranno essere le seguenti:

- acciaio laminato della classi Fe 37, Fe 43 o Fe 52 secondo D delle norme UNI EN 10025
- acciaio fuso a getti della classe FeG520 delle norme UNI EN 15618
- acciaio inossidabile
Lamiere per superfici di scorrimento: acciaio della classe X5 Cr Ni Mo 17/12 delle norme UNI EN 10088.
Il materiale, sottoposto a prove di corrosione secondo norme UNI 4261/1966 non dovrà dare luogo ad ossidazioni a 60°C r 2, senza agitazione, per 4 giorni consecutivi.
La faccia a contatto con il PTFE dovrà essere lucidata fino a rugosità Ra (UNI 3963).
- elastomeri
Elastomero alternato ad acciaio: sarà conforme alle norme C.N.R. UNI 10018/72-85.
Elastomero per cuscinetti incapsulati: sarà realizzato con mescole a base di neoprene aventi le seguenti caratteristiche:
 - resistenza a trazione 10 N/mmq (UNI 6065)
 - allungamento a rottura 300% (UNI 6065)
 - deformazione permanente a compressione (UNI 4912/89) 100%
 - durezza Shore (come da UNI EN ISO 868:1999)
- politetrafluoroetilene (PTFE)

Da utilizzare per le superfici di scorrimento.

Sarà tassativamente di tipo vergine, di primo impiego, senza aggiunte di materiali generati o di additivi, prodotto per libero deposito e non addensato.

Le caratteristiche del PTFE, determinato secondo le norme UNIPLAST 15869, saranno le seguenti:

- densità 2.13y2.23 g/cmc
- resistenza a trazione (23°C) 24 N/mmq
- allungamento a rottura (23°C) 300%;
- durezza Shore (come da UNI EN ISO 868:1999)

f) grasso di silicone per la lubrificazione delle superfici

Le superfici di scivolamento (PTFE ed acciaio inox) dovranno essere lubrificate nelle zone di scorrimento ma non in quelle di rotazione.

Si dovranno prevedere apposite cavità per l'accumulo del lubrificante che sarà costituito da grasso al silicone che conserverà la sua efficacia fino a 85 °C.

Detto grasso non dovrà resinificare né aggredire i materiali costituenti le superfici di scorrimento. Esso dovrà essere in particolare conforme alle seguenti norme:

- penetrazione su campione rimaneggiato 24095 dmm (DIN 51804)
- punto di congelamento -50°C (DIN 51556)
- essudazione (Bleeding) 24 ore a 150°C (US-Fed.T.M. Std 791.321.2).

g) altri materiali

L'impiego di materiali diversi da quelli indicati, tra i quali alluminio e acciaio cromato, (su supporto Fe52 grado D) è subordinato alle seguenti condizioni:

- documentazione da parte dell'Appaltatore delle caratteristiche di materiali e delle referenze sulle loro precedenti applicazioni in campi analoghi;
- proposte da parte dell'Appaltatore di specifiche tecniche e norme di accettazione da sottoporre all'approvazione del committente,
- in ogni caso le caratteristiche di resistenza alla corrosione e quelle di attrito delle superfici a contatto, dovranno essere analoghe a quelle ottenibili con i materiali precedentemente descritti.

15.2.4.1.2 Prove sui materiali

Tutti i materiali da impiegare nella costruzione degli apparecchi di appoggio saranno sottoposti, prima dell'inizio della lavorazione, a collaudo tecnologico a cura e spese dell'Appaltatore.

La Direzione Lavori si riserva la facoltà di intervenire alle operazioni di collaudo, e quella di svolgere ispezioni per verificare la rispondenza dei materiali impiegati ai documenti di collaudo e la regolarità delle lavorazioni.

La Direzione Lavori si riserva la facoltà di prelevare, durante la lavorazione, campioni di materiali da sottoporre alle prove di accettazione.

Tali prove si svolgeranno presso i Laboratori ufficiali designati dalla Direzione Lavori.

15.2.4.1.3 Fabbricazione

15.2.4.1.3.1 Acciaio inossidabile

La lamiera di acciaio inossidabile, costituente la superficie a contatto con il PTFE, collegata alla piastra di scorrimento in acciaio mediante saldatura (cordone continuo) o avvitamento (viti o rivetti inossidabili), in maniera tale che sia resistente al taglio.

Nel caso si impieghino delle viti o i rivetti, la lastra di scorrimento in acciaio dovrà essere protetta sufficientemente contro la corrosione, con le misure indicate al successivo punto 5, anche nella zona coperta dalla lamiera inossidabile.

Nel caso di superfici di scorrimento orizzontale, lo spessore della lamiera di acciaio inossidabile dipenderà dalla differenza, nella direzione del movimento prevalente, fra le dimensioni della lastra di acciaio e della superficie di PTFE, per evitare fenomeni di increspatura dell'acciaio dovuti a eccessiva lunghezza libera della lastra.

Tale spessore sarà conforme alle seguenti condizioni:

Differenza di dimensioni	Spessore minimo della lastra di acciaio
Fino a 600 mm	2.50 mm
più di 600 mm	3.00 mm

Nel caso di superfici di scorrimento curve, lo spessore della lamiera di acciaio inossidabile sarà di 2.50 mm nel caso di collegamento o con viti o rivetti e di 1.50 mm nel caso di collegamento con saldatura.

15.2.4.1.3.2 PTFE

Le guarnizioni di PTFE per le superfici di scorrimento orizzontali saranno incassate nelle apposite sedi e fissate con adesivo.

Esse saranno composte o di una superficie unica o di pattini (strisce) della larghezza minima di 5 cm, con interasse superiore a due volte lo spessore della piastra rivestita in acciaio inossidabile a contatto con i pattini.

Nei rivestimenti delle guide degli organi di ritegno le dimensioni delle strisce potranno scendere fino a 15 mm.

Lo spessore totale del PTFE, della parte incassata e di quella fuoriuscente dalla sede, sarà variabile con le dimensioni in pianta della lastra.

I valori di questi spessori si ricaveranno secondo quanto riportato nel prospetto seguente:

Dimensioni max superficie PTFE (diametro o diagonale della lastra)	Spessore minimo totale	Spessore parte fuoriuscente
--	------------------------	-----------------------------

fino a 600 mm	4.50 mm	mm 2.00 r 0.20
da 600 a 1200 mm	5.00 mm	mm 2.50 r 0.20
oltre 1200 mm	6.00 mm	mm 3.00 r 0.20

Nel caso di pattini, di diagonale non eccedente i 600 mm, lo spessore sarà di mm 4 di cui 0,20 fuoriuscenti. L'impiego di strisce di PTFE semplicemente incollato è consentito sulla calotta sferica; il rivestimento di PTFE dovrà essere preformato in un sol pezzo con la stessa sagoma dell'alloggiamento.

In questo caso lo spessore del PTFE potrà essere limitato a ~~non~~ 2.

Il materiale usato per l'incollaggio dovrà fornire una forza di adesione al supporto di almeno 0,40 kg per millimetro di larghezza nella prova di strappo innescato con un angolo di 90°.

Il progetto dell'apparecchio dovrà essere tale che, anche durante la massima escursione, la piastra superiore dovrà sempre ricoprire interamente quella rivestita di PTFE.

Per quanto riguarda le pressioni ammissibili sulle superfici di scorrimento orizzontali si ammetteranno i seguenti valori:

- con carichi permanenti, 30 MPa
- con carico massimo, 45 MPa

Per i listelli di guida che saranno sempre senza tasche per il grasso, la pressione ammissibile sarà di 60 MPa, se i carichi non agiscono in modo permanente.

In caso contrario varranno le limitazioni per le superfici di scorrimento orizzontali.

Per i rivestimenti delle calotte sferiche si ammetteranno le seguenti pressioni:

- con carichi permanenti, 17 MPa
- con carico massimo 25 MPa

Per quanto riguarda le cavità per il lubrificante di grasso al silicone, la profondità di dette cavità non potrà essere maggiore dello spessore di PTFE sporgente al di fuori dell'alloggiamento.

Nel calcolo delle pressioni sul PTFE la sua superficie verrà considerata interamente, senza escludere l'area delle cavità.

15.2.4.1.3.3 Coefficiente d'attrito

L'Appaltatore dovrà fornire i diagrammi del coefficiente d'attrito, previsto per gli appoggi da essa forniti, al variare della pressione di contatto sul PTFE nelle peggiori condizioni di funzionamento prevedibile (indicativamente 0,05 e con movimenti a bassa velocità, conseguenti a fenomeni di zidita).

15.2.4.1.3.4 Parti in composizione saldata

La Direzione lavori stabilirà il tipo e l'estensione dei controlli da eseguire sulle saldature, sia in corso di elaborazione che opera finita, in conformità al D.M. 09/01/1996.

Tali controlli saranno eseguiti presso gli Istituti designati dalla Direzione Lavori; i relativi oneri saranno a carico dell'Appaltatore.

15.2.4.1.3.5 Protezione anticorrosiva

Tutte le parti meccaniche dovranno essere protette contro la corrosione.

Il ciclo dovrà rispettare le seguenti caratteristiche: sabbiatura a metallo bianco seguita da uno dei cicli di verniciatura contenuti

Q H O O T D U W G H O S U H V H Q W H & D S L W R O D W R

Le superfici che dovranno venire a contatto col calcestruzzo saranno protette, fino al momento della messa in opera, da un film di materiale sintetico facilmente asportabile, oppure con altri idonei accorgimenti, tali da permettere la sistemazione opera con superfici ancora esenti da ruggine e da altre sostanze tali da riprodurre l'aderenza acciaio/mattoid'ancor

15.2.4.1.3.6 Antipolvere

Gli appoggi saranno dotati di completa protezione antipolvere realizzata con raschia polvere e soffiotti in neoprene che si estenderanno per tutta l'escursione dell'apparecchio.

I fermi e i contrassegni degli appoggi devono essere visibili o ubicati all'esterno della protezione.

15.2.4.1.4 Assemblaggio

15.2.4.1.4.1 Collegamenti provvisori

Durante il trasporto ed il montaggio le parti mobili saranno tenute in posizione mediante collegamenti provvisori, da eliminare dopo la posa in opera.

A tal fine saranno evidenziati con colore diverso da quello dell'appoggio (per esempio giallo).

15.2.4.1.4.2 Pre-regolazione

La pre U H J R O D J L R Q H G H J O L D S S D U H F F K L V D U j H V H J X L W D G D O V a S S e d a W D W pre-regolazione dovranno corrispondere a quelli precedentemente prescritti dalla Direzione Lavori.

15.2.4.1.4.3 Contrassegni

Gli apparecchi saranno dotati di targhetta metallica con le seguenti indicazioni:

- nome dell'Impresa esecutrice
- tipo di apparecchio e sue funzioni (multidirezionale, fisso, ecc.)
- carico verticale di progetto
- eventuale carico orizzontale di progetto
- escursione longitudinale di progetto
- eventuali altre indicazioni utili per la corretta posa in opera.

15.2.4.1.4.4 Riferimenti

Gli apparecchi saranno dotati di riferimenti per il loro posizionamento.

In particolare, saranno indicati gli assi dell'appoggio e la direzione di scorrimento longitudinale.

Gli apparecchi saranno inoltre dotati di scala graduata e di indicazione per lo scorrimento.

15.2.4.1.5- Posa in opera

15.2.4.1.5.1 Verifica delle sedi predisposte

Prima di iniziare le operazioni di posa in opera, l'Appaltatore dovrà verificare a sua cura e spese le sedi predisposte nelle strutture sotto e soprastagli appoggi.

In particolare, sarà verificata l'orizzontalità della sede, che dovrà essere ripristinata dall'Impresa se presenti difetti alla tolleranza indicata nello 0.10% per ogni tipo di apparecchio.

Tale ripristino sarà a carico dell'Appaltatore per difetti di orizzontalità fino allo 0.50%; oltre tale tolleranza, per la sola parte eccedente lo 0.50% il ripristino sarà compensato con apposito prezzo.

In ogni caso le irregolarità eventualmente rilevate dovranno essere segnalate dall'Appaltatore alla Direzione dei Lavori per iscritto e prima dell'inizio della posa in opera.

In mancanza di tale comunicazione scritta, si intenderà che l'Appaltatore ha riscontrato la correttezza delle suddette predisposizioni.

15.2.4.1.5.2 Collegamento alla struttura e ripristino dell'orizzontalità

Gli appoggi devono essere adeguatamente collegati alle strutture sotto e sovrastanti con zanche d'appoggio.

È a carico dell'Appaltatore la realizzazione di tali collegamenti, con tutte le forniture, prestazioni e accessi inerenti.

In funzione delle condizioni specifiche si potranno impiegare: iniezioni di resina, strati di congruaggio in resina o di malta resina, in malta cementizia reoplastica (questi ultimi verranno impiegati per spessori superiori) o di tirafondi

metallici, annegati preventivamente nelle strutture, o sigillati entro gli alloggiamenti appositamente precostituiti.

In casi particolari il collegamento sarà realizzato saldando l'apparecchio a contropiastre annegate nelle strutture.

In ogni caso il collegamento dovrà soddisfare i requisiti specificati nelle specifiche di progetto.

Il metodo proposto dall'Appaltatore sarà sottoposto all'approvazione della Direzione Lavori, la quale potrà eventualmente richiedere l'effettuazione preventiva di prove sperimentali a carico dell'Impresa.

15.2.5- Ritegni antisismici

15.2.5.1- Requisiti generali

I ritegni, laddove previsti dal progetto approvato, dovranno consentire la realizzazione di un sistema di vincoli "rigidi" provvisori atti ad impedire durante l'evento sismico i movimenti relativi nella struttura in punti prestabiliti.

Essi si distinguono in:

- tipo fisso: realizza essenzialmente una cerniera sferica (rotazione intorno a 3 assi) con capacità di assorbire azioni sismiche longitudinali che trasversali
- tipo mobile: consente gli spostamenti longitudinali derivanti da azioni applicate in modo pressoché statico e capace invece, di assorbire le azioni impulsive sia longitudinali che trasversali; esso risulta costituito essenzialmente da un cili in cui, portato da uno stelo passante, alloggia un pistone a tenuta che crea due distinte camere riempite con olio idraulico resistente all'invecchiamento e con esclusione di qualsiasi altro tipo di fluido.

I ritegni antisismici dovranno essere costruiti in conformità alle norme tecniche previste dal D.M. 09/01/996, delle relative istruzioni, della circolare del Ministero dei LL.PP. del 31/10/1986 e dalle successive modificazioni nonché dalle norme CNR 10011 e la circolare num. 2357 del Min. LL.PP..

I dispositivi antisismici dovranno essere muniti di una targhetta metallica di identificazione sulla quale dovranno essere riportati:

- nome del fabbricante e anno di produzione
- modello
- massima spinta assorbibile
- entità della corsa dell'apparecchio mobile con uccello di riferimento per verifica di funzionamento in corso di esercizio.

15.2.5.2- Protezione delle parti metalliche

Gli apparecchi dovranno essere provvisti di un rivestimento protettivo sulle superfici soggette ad aggressione chimica fotochimica.

15.2.5.3- Posa in opera

Il collegamento dei dispositivi di ritegno con l'impalcato e le sottostrutture dovrà essere realizzato in modo che si garantisca la possibilità di una agevole ispezione, relativa manutenzione (verniciatura) ed eventuale sostituzione, che avverrà senza dover sollevare l'impalcato e senza alcuna limitazione all'esercizio.

Il ritegno tipo fisso dovrà essere sostituibile con un sollevamento massimo dell'impalcato di 40 mm.

15.2.6- Ammortizzatori antisismici

Si distinguono le due tipologie:

- ammortizzatori antisismici in neoprene espanso
- ammortizzatori antisismici in acciaio.

Gli ammortizzatori dovranno essere conformi a quanto stabilito nella Circ. num. 2357 del Min. LL. PP..

15.2.6.1- Ammortizzatori antisismici in neoprene espanso

Dovranno essere in neoprene espanso a cellule aperte, atti a dissipare una pressione di almeno 1.00 MPa ad una velocità di deformazione di 150 mm/s e con uno schiacciamento pari al 50% del loro spessore.

Sulle facce soggette a compressione dovranno essere installate due lastre in acciaio di adeguato spessore, opportunamente sagomate, per il fissaggio degli apparecchi alle strutture.

15.2.6.2- Ammortizzatori antisismici in acciaio

Saranno costituiti da parti in acciaio e parti in materiali termoplastici (o, elastomeri, etc.).

/ 1 \$SSDOWDWRUH GRUJ WHQHUH FRQWR QHL SURSUL SURJUDPPL GL OD
apparecchi di appoggio e degli ammortizzatori antisismici, nonché di tutte le altre operazioni necessarie in opera, il tutto a sua cura e spese.

15.2.7- Giunti di dilatazione

A seconda della luce degli elementi strutturali soggetti a dilatazione, verranno impiegati particolari dispositivi intesi ad assicurare la protezione dei giunti all'uopo disposti e tali da garantire la perfetta impermeabilità della struttura ed impedire il passaggio delle acque al di sotto della soletta.

L'Appaltatore sarà tenuto a fornire, insieme col progetto esecutivo dell'opera d'arte all'esame della Direzione dei lavori tecnici occorrenti per determinare le caratteristiche del giunto.

Tali dati dovranno risultare tenendo conto del calcolo delle deformazioni previste per la struttura, delle deformazioni viscoelastiche del ritiro dei calcestruzzi, delle variazioni termiche, dei carichi accidentali, ecc.

, JLXQWL GRUDQQR ULVSRQGHUH D TXDQWR SUHVFULWWR GDO ' 0 0
WHFQLFKH SHU OD SURJHWWDJLRQH O HVHFXJLRQH HGLDOLFRDGLGR
LL.PP. num. 34233 del 25/02/1991.

Sulla base di tali dati la Stazione Appaltante si riserva di provvedere direttamente alla fornitura e posa in opera dei giunti GLODWDJLRQH SHU LPSDOFDWL G LerrEspressamente indicata nel Capitolato di Progetto, On [A S]
FDVR UHVWDQR FRPXQTXH D FDULFR GHOO \$SSDOWDWRUH JOL RQHUL U
vengono espressamente indicate le seguenti operazioni:

- magazzino e guardiania degli apparecchi fino al loro fissaggio definitivo
- trasporto in cantiere fino alla posizione di montaggio
- tutte le predisposizioni necessarie per consentire il collegamento fra gli apparecchi di giunto e le strutture, quali in particolare:
 - l'adattamento dei casseri;
 - le cavità da predisporre nelle strutture per l'ancoraggio di zanche e tirafondi, anche con la predisposizione di armature in attesa;
 - la posa in opera di profilati metallici ed altri manufatti annegati nel calcestruzzo, relative zanche di ancoraggio.

Nel caso in cui la Direzione Lavori ritenga, a suo insindacabile giudizio, di consentire il traffico di cantiere o di esseriz impalcati prima del completamento dei giunti, l'Appaltatore dovrà provvedere alla esecuzione provvisoria degli stessi, con getti di malta bastarda, con piastre di protezione e quant'altro ordinato dalla Direzione Lavori.

Tutte le suddette predisposizioni dovranno essere verificate dalla Direzione Lavori, che avrà facoltà di prescrivere la l'adattamento.

L'Appaltatore dovrà tener conto, nei propri programmi di lavori, dei tempi necessari per le operazioni di fornitura e montaggio degli apparecchi di giunto oltre che per tutte le predisposizioni sopraindicate.

Tutti gli oneri relativi alle operazioni sopra dette sono compresi e compensati nei corrispondenti prezzi di Elenco.

15.2.71 - Giunto a tampone con dispositivo in acciaio gomma di sottopavimentazione.

(1 XQ JLXQWR WDPSRQH PD FRQ XQ GLVS RVUZZAZEFlessibilità, posto al di sotto del
WDPSRQH VWHVVR LQ TXHVWR PRGR VL UHDOJJ D XQD RWWLPLJ D JLRQ
WDPSRQH YLVFRHODVWLFRPRP HGLJLXQSWHU LDFLHFDLFR WDPLSRQFRQVRSWU
XUWL YLEUDJLRQL H UXPRUH OLPLWDWL EXRQD FRQVWQXLLQJ HLL BQH V
DG XQD WRWDOH LP SHUPHDELOLWj DOO DFTXD GHGLDGLRQVFRS Vnde PUH VW
WUDVPHVVR DO GL VRWR GHOSRQWH LO UXPRUH GHOWUDLFR q FRV
strato di usura e rifacimento delle pavimentazioni non costituendo, il giunto, un impedimento consentendo altresì dopo la
IUHVDWXUD GL ULSDYLPHQWUDUH LQ PRGR FRQWLQXR H VRSUD LO JLX
sostentamento e massa elastica sovrastante) parteciperà, in aderenza, ad assecondare i movimenti meccanici delle campate contigue.

, O JLXQWR FRVU VRSUD GHVFULWWR ULVXOWHUj GDOO 1 LQVLPH GHOO

a) il dispositivo di drenaggio e deflusso delle acque di sottopavimentazione che sarà composto, per quanto concerne il deflusso, da una scossalina incollata e sigillata, con adeguati collanti sintetici, sui piani delle solette contigue al varco, fuoriuscente, con opportuna pendenza, dal profilo di sezione del ponte e/o viadotto.

b) il giunto di sottopavimentazione che dovrà essere composto da una serie di piastre in gomma sintetica elastomerica con modifica poliuretanica, poste con continuità sul varco ed ancorate, su entrambe le aree delle solette contigue, con apposite barre filettate inghisate nel calcestruzzo con particolare sistema chimico e meccanico. Le piastre dovranno essere capaci di contrazioni e dilatazioni tali da assecondare i movimenti reciproci delle campate contigue (di luce contenuta entro i 41 metri lineari salvo diversa prescrizione del progettista) attraverso la natura del polimero di base ed il complessivo disegno SURJHWXDOH FKH YHGH LQJOREDWH QHOO 1 HOHPHQWR SROLXUHW DQL
ulteriore piastra ponte capace di movimenti controllati attraverso studiata ottimizzazione di aree aderenti e sconnesse nella massa elastica (poliuretano o plastomero) di contenimento;

c) O 1 HOHPHQWR VRYUDVWDQWH DQe JLXQWR Gdel varco viene saggiungendo il varco al di RQH
scorrimento viabile, che sarà costituito da un tampone in massa bituminosa viscoelastica ed pietrischetto basaltico con

caratteristiche conformi alle presenti Norme Tecniche, così da ottemperare ai requisiti generali espressi e voluti per la posa in opera della miscela bitume elastomero inerti, sopra menzionata, si dovrà, ancora, fare riferimento alle Norme in questione.

d) Modalità di posa in opera del giunto

1. Pulizia del varco e del piano di posa del tampone o asportazione del calcestruzzo degradato o in fase di distacco;
2. eventuale ripristino delle testate di soletta con betoncemento plastico fibrorinforzato mantenendo la giusta distanza ed una forma il più possibile regolare tra le testate contrapposte;
3. asciugatura della sede del giunto a mezzo di lancia termica;
4. Effettuazione della collatura della scossalina e delle piastre di fondazione. La collatura della scossalina e delle piastre di fondazione dovrà essere fatta a caldo, con l'uso di una lancia termica, a una temperatura di 180°C, con l'uso di una miscela di bitume modificato e granulo di gomma di 35 mm fino per uno spessore massimo di 10 mm.

e) Caratteristiche prestazionali e prove dei materiali.

1. Controllo dei requisiti di accettazione, caratteristiche chimico fisiche del componente elastomero e del sistema del giunto.
Il cuscino, in elastomero bicomponente a matrice poliuretanica particolarmente formulato, che, come detto, unisce e ingloba le diverse componenti a costituire un unico elemento preformato, conferisce al giunto e specificatamente alla sua porzione centrale (piastra ponte opportunamente e parzialmente libera dal contatto con piastre sottostanti), una rilevante elasticità unitamente ad una affidabile portanza. Le specifiche caratteristiche chimico-fisiche sono riportate nella tabella sottostante.

Durezza	shore A	87
Modulo 100%	MPa	8,6
300%	MPa	16,2
Resistenza a trazione a rottura	MPa	43,0
Allungamento a rottura	%	530
Resistenza allo strappo, (ASTM D395,B)	kg/cm	30,1
Resa elastica Bashore	%	44
Cedimento a compressione, (ASTM D395,B)	%	31
CLASH-Berg Tf, (ASTM D1043)	°C	-62

2. Controllo dei requisiti di accettazione, caratteristiche chimico fisiche del tampone

Legante

Il legante sarà costituito da bitume modificato con materiali di sintesi di natura elastomerica e/o plastomerica, avente le caratteristiche di seguito specificate:

Proprietà	Metodo	Unità misura	Valore
Peso specifico	UNI 7092	Kg/dm3	1,15± 0,05
Penetrazione a 25°C	ASTM D5-97	dmm	29± 5
Penetrazione a 60°C	ASTM D5-97	dmm	117± 10
R & B	ASTM D 36-95	°C	110± 10
Punto di rottura FRAASS	CNR 43/74	°C	≤ - 20
Viscosità a 160 °C	ASTM 26 69	Pa*s	9± 1
Viscosità a 190°C	ASTM 26 69	Pa*s	2± 0,5
Resistenza a trazione (s = 4 mm, v = 100 mm/mi)		N/mm ²	0,5± 0,1

Allungamento a rottura	N.I.	%	≥ 1800
Shore 00 a 25°C	N.I.	Punti	82
Shore 00 a 40°C	N.I.	Punti	77
Shore 00 a 60°C	N.I.	Punti	62
Shore 00 a 80°C	N.I.	Punti	40

Inerti

/T D J J U H J D W R S R W U j H V V H U H F R V W U H Y E T R A C M P E S A P A D I W E U 2 0 D n o . H A E I d e v i D O V
dovranno essere costituiti da elementi sani, duri, di forma poliedrica, puliti ed esenti da polvere e da materiale estraneo secondo le norme CNR fasc. 4 / 1953, cap. 1 e 2. e rispondenti ai requisiti della categoria. In ogni caso la
T X D O L W j G H O O D U R F F L D G D F X L q U L F D Y D W R S o s A n g e l o s C M R E P . D j L R Q H
34 del 28.03.1973 (Prova C) perdita di peso inferiore o uguale al 20%; sarà contenuto in sacchi da 30 kg
Granulometria miscela:

Crivelli/setacci (CNR UNI)	(passanti %)
25	100
20	80-100
15	25-40
10	0-10
5	-
2	-
0,4	-
0,18	-
0,075	-

x Prove di laboratorio

Il giunto dovrà essere sottoposto, presso laboratori autorizzati, a cicli di trazione e compressione a differenti velocità di applicazione della forza e fino ad ottenere allungamenti del varco, in trazione, pari a quelli previsti nel progetto
H V H F X W L Y R D F D U L F R G H O O T L P S U H V D , U L V X O W D W L C h e C o a t t i n o S U R Y
F R Q V H J Q D W L S U L P D G H O O T L Q L J L R G H L O D Y R U L
, Q F R U V R G T R S H U D H G L Q R J Q L I D V H G H O O H O D Y R U D J L R Q L O D ' /
controlli atti ad accettare la rispondenza qualitativa e quantitativa dei lavori alle prescrizioni contrattuali.

15.2.8- Dispositivi per lo smaltimento delle acque dagli impalcati delle opere d'arte

Tali dispositivi verranno eseguiti dall'Appaltatore in conformità alle indicazioni di progetto esecutivo ed alle disposizioni Direzione Lavori.

' H W W L G L V S R V L W L Y L G R Y U D Q Q R U L V S R Q G H U H D T X D Q W R S U H V F U L W W R
Q R U P H W H F L F K H S H U O D S U R J H W W D J L R Q H O H V H F X J L R Q H H G L n . F R O O
LL.PP. num. 34233 del 25/2/1991.

15.2.9- Sottovia

La sottovia da realizzare al di sotto del tracciato stradale in progetto dovranno essere realizzati in c.a. e completati con
U H T X L V L W L J L j H V S R V W L D O O T D U W G H O S U H V H Q W H & D S L W R O D W R

15.3- Specifica di controllo

15.3.1- Disposizioni generali

/ D V H J X H Q W H V S H F L I L F D V L D S S O L F D D L Y D U L W L S L G L S R Q W L e & L D G F
precedentemente esaminati.

La documentazione di riferimento comprende tutta la documentazione contrattuale e, più specificatamente, quella di progetto quale disegni, specifiche tecniche, ecc.; sono altresì comprese tutte le norme tecniche vigenti in materia.

/ T \$ S S D O W D W R U H q R E E O L J D W R F R P X Q T X H D G R U i f i c a t o e j p r e z z a t o S e h a d e g S a l e S U
approvate dalla Direzione Lavori, un laboratorio di cantiere in cui si procederà ad effettuare tutti gli ulteriori accertamen
U R X W L Q H U L W H Q X W L Q H F H V V D U L G D O O D ' L U H j d e q e H a t e r i a I R U L V W H V V D S H
Le opere in oggetto sono costituite da:

- manufatti realizzati in conglomerato cementizio, posti in opera in particolari condizioni e con accorgimenti peculiari
- opere finite accessorie (pali, pozzi di fondazione; etc.)
- manufatti realizzati in strutture metalliche particolare e/o specifici di questo tipo di realizzazioni.

Per i controlli di alcune classi di lavoro, si farà riferimento ai corrispondenti articoli del presente Capitolato, opere d'arte, i materiali, le parti d'impianto, la posa in opera, non compresi nelle specifiche di cui sopra si farà riferimento, ad integrazione delle citate specifiche, alle prescrizioni contenute nei successivi paragrafi.

15.3.2- Spalle, pile, impalcati

Per quanto riguarda i controlli per la loro installazione, in opera e fuori opera si dovrà fare riferimento alle specifiche già
H V S R V W H D O O T D U W G H O S U H V H Q W H & D S L W R O D W R

15.3.3- Impalcati e opere accessorie e complementari in acciaio

Questa tipologia di opere comprende sia le strutture portanti in tubi e i chiodi necessari per l'accoppiamento delle varie parti.

15.3.3.1- Caratteristiche dei materiali

Per le opere in oggetto si utilizzeranno materiali indicati nelle specifiche di progetto ed i cui requisiti soddisfino quanto riportato nel presente Capitolato.

I materiali dovranno soddisfare i requisiti richiesti nella Normativa Tecnica applicativa della Legge num. 1086/1971 nonché quanto indicato nei corrispondenti punti del presente articolo.

I materiali dovranno essere forniti dal Fornitore in grado di fornire gli stessi in accordo alle norme e specifiche sopra citate.

I materiali forniti debbono essere corredati dalla apposita certificazione richiesta nelle norme citate, e delle prove di laboratorio sui lotti di materiale fornito, in alternativa ai precedenti, come di seguito dettagliato.

15.3.3.2- Controlli sui materiali

Il controllo della rispondenza dei materiali alle prescrizioni del contratto è demandato al Fornitore.

All'atto della ricezione dei materiali in cantiere, si dovrà verificare che siano corredati di tutta la documentazione necessaria e presente al Capitolato e dalla normativa vigente.

I materiali debbono infatti pervenire dal fornitore accompagnati dalla certificazione di qualità in accordo alle prescrizioni progettuali ed alle norme UNI qui di seguito citate:

a) profilati, piatti, larghi piatti e lamiere: per questi materiali, destinati alla costruzione di pezzi saldati, ogni lotto deve essere corredato da certificazione della composizione chimica e delle prove meccaniche richieste nel Capitolato nelle norme:

- UNI EN 10025 per le caratteristiche meccaniche e di disossidazione
- UNI 7937 per il coefficiente di strizione
- UNI EN 10160 per il controllo ultrasonoro

b) materiali vari per elementi non saldati: lamiere strigliate; grigliati

La certificazione accompagnatoria di ogni lotto deve essere conforme alle Norme UNI EN 10025.

c) bulloneria: ogni lotto deve essere accompagnato da certificazione in accordo alle norme:

- UNI 3740 e UNI EN 10083, per le prove di controllo dimensionale, durezza (HRC), carico di rottura, snervamento;
- UNI 3740 per la resilienza, che, calcolata in accordo alla suddetta norma dovrà essere superiore a 30 J a 20 °C

Le prove non distruttive saranno eseguite su un campione pari al 5% del lotto sottoposto a collaudo.

Le prove distruttive saranno effettuate su un campione pari al 1 % del lotto.

La frequenza delle prove per i materiali in acciaio sarà la seguente:

- prodotti qualificati secondo il D.M. 09/01/1996: 3 serie di prove ogni 60 t, provenienti da una stessa colata;
- prodotti non qualificati: prove ultrasoniche lungo la superficie dei pezzi oltre alle prove meccaniche e chimiche in accordo alle norme, da eseguire in ragione di 3 serie per ogni 20 t, provenienti dalla stessa colata.

Per tutti gli altri materiali il numero di prove da seguire è quello fissato dalle norme citate.

La certificazione dei controlli sui materiali farà parte della documentazione da consegnare alla Direzione Lavori.

15.3.3.3- Controlli in costruzione per impalcati

15.3.3.3.1- & RQWUROL SUHOLPLQDUL DOO LQLJLR GHOOH ODYRUDJLRQL / \$SSDOWDWRUH GHYH VXOOD EDVH GH SURJHWWR H GHOOH SUHVFUL

- redigere un piano di lavorazione sulla base del progetto esecutivo e del Capitolato di Costruzione,
- definire, per le travate a maglie triangolari, le modalità di assemblaggio del cassone;
- definire, per le stesse travate, le modalità di protezione del cassone.

Il tutto verrà inviato alla Direzione Lavori per approvazione, allegando la suddetta documentazione.

Dopo le suddette positive verifiche la Direzione Lavori darà il suo benestare all'inizio delle lavorazioni.

15.3.3.3.2- Controlli in fase di costruzione

I controlli in fase di costruzione sono dei tipi seguenti:

- Controlli dimensionali e disposizione

Questo tipo di controllo deve essere eseguito prima di ogni fase di lavoro che preveda lavorazioni o messa in opera di profilati, lamiere e ogni altro tipo di componente come specificato nei disegni di progetto.

- Controlli sulle saldature

Le saldature dovranno essere effettuate con le modalità prescritte al punto 15.2.2.3 del presente Capitolato.

La loro esecuzione deve essere comunque programmata ed effettuata in accordo alla seguente normativa:

- norme generali del D.M. 26/02/1936
- norme generali della Legge 1086/1971
- norme tecniche del D.M. 09/01/1996.

In generale dovrà essere previsto un controllo radiografico al minimo 20% delle saldature ed ad ultrasuoni sulla parte restante; le saldature di testa dovranno essere radiografate al 100 %.

- Controllo sul serraggio dei bulloni

Il serraggio dei bulloni dovrà essere effettuato con le modalità operative illustrate al punto 5.2.3 del presente articolo.

Il controllo dei nodi imbullonati avverrà con le seguenti modalità:

- si marcherà dado e vite del bullone serrato per identificare la loro posizione rispetto al coprigiunto;
- si allenterà il dado con una rotazione di almeno 60°;
- si rinserrerà il dado verificando che l'applicazione della coppia prescritta lo riporti nella posizione originaria.

Si verificherà con la procedura sopra descritta che la coppia di serraggio di almeno il 10% dei bulloni del giunto sia corretta.

(con un minimo di quattro bulloni per unione bullonata), scegliendo i bulloni da verificare in modo da interessare in maniera regolare tutta l'estensione del giunto stesso.

Nel caso in cui anche un solo bullone del giunto fosse mal serrato, si dovrà procedere a controllare tutti i bulloni.

Prima delle prove di carico si dovrà procedere, dopo preventiva comunicazione alla Direzione Lavori, alla ripresa delle coppie di serraggio per tutti i bulloni della struttura.

- Controlli sulle chiodature

Si effettueranno i controlli prescritti dalla normativa vigente, con la stessa frequenza e modalità indicate per il serraggio dei bulloni.

- Controllo delle frecce d'inflessione e corretta posa in opera dei manufatti

Alcuni tipi di travatura potranno essere costruite con catene di montaggio.

Le frecce in oggetto dovranno essere controllate per ogni trave posta in opera e registrate su apposito registro.

- Controllo sui rivestimenti e verniciature

Dovranno essere verificate visivamente lo stato generale delle verniciature e, in caso di conseguenza le opportune azioni per il ripristino delle stesse.

15.3.3.3.3 Controlli in fase di assemblaggio e posa in opera

15.3.3.3.3.1 Impalcati in c.a.p.

Il piano operativo dovrà essere presentato alla Direzione Lavori per approvazione.

Il piano operativo dovrà essere presentato alla Direzione Lavori per approvazione.

Lavori della data di inizio dei lavori.

15.3.3.3.3.2 Pile per viadotti

conglomerati cementizi del presente Capitolato.

15.3.3.3.4 Controlli sugli apparecchi di appoggio

Premesso che gli apparecchi di appoggio ed i coprigiunti dovranno essere del tipo omologato ed approvato dalla Stazione Appaltante, la presente procedura di controllo fa riferimento alla documentazione di tipo contrattuale nonché a tutta la documentazione di progetto quale disegni, specifiche tecniche, etc.

15.3.3.3.4.1 Controlli sulle forniture e sui materiali

Si dovrà controllare, in sede di posa in opera, che ogni apparecchio sia dotato della documentazione di verifica e controllo del produttore.

15.3.3.3.4.2 Controlli sulla posa in opera degli apparecchi d'appoggio

La posa in opera avverrà secondo le indicazioni riportate al punto 15.2.4.1.5 del presente Capitolato.

I controlli riguarderanno, oltre a quanto riportato nel predetto punto:

- verifica dell'esistenza del disegno di posa in opera
- verifica del SRVL]LRQDPHQWR GHOO]DSSDUHHFKLR LQ FRQIRUPLWj DO GLV
- planarità delle superfici di appoggio, in modo che i piani di scorrimento degli appoggi siano orizzontali
- parallelismo dei piani di scorrimento, nel caso in cui sullo stesso asse di appoggio più apparecchi mobili
- verifica della preregolazione della corsa.

15.3.3.3.5 &RQWUROOL VXOO]LP SHUPHDELOL]]D]LRQH

Lavori la documentazione relativa alle certificazioni delle prove di prequalifica, in accordo a quanto indicato nel Capitolato ed a quanto riportato nel successivo punto.

La documentazione dovrà essere trasmessa alla Direzione Lavori prima della messa in opera &RQWUROOL]LP SHUPHDELOL]]D]LRQH

15.3.3.3.5.1 Prove di accettazione

Tali prove saranno effettuate in sede di prequalifica, e durante la posa in opera per ogni 4000 mq di manto realizzato con un minimo di almeno 1 prova per ogni opera.

Tali prove potranno essere ripetute ad ogni richiesta della Direzione Lavori sui materiali approvvigionati in cantiere.

15.3.3.3.5.2 Controlli di posa in opera

Durante le fasi di posa in opera, che avverrà secondo le indicazioni riportate nel presente articolo del Capitolato, effettuare i controlli di seguito riportati.

A. manti di mastice di asfalto sintetico

- verifica delle condizioni ambientali
- verifica della pulizia delle superfici di applicazione
- verifica della omogeneità di distribuzione del mastice
- verifica delle certificazioni
- verifica degli spessori della membrana
- verifica della miscela alla composizione prevista

B. manti in guaine bituminose preformate armate

- verifica delle condizioni ambientali
- verifica della pulizia e regolarizzazione delle superfici di applicazione

- verifica della omogeneità di distribuzione del primer
- verifica delle certificazioni di cui al corrispondente per i materiali impiegati
- verifica degli spessori della membrana.

ART. 16- MURATURE

I tipi e gli spessori delle murature sono quelli indicati in progetto.

Prima di dare inizio alla esecuzione delle murature dovrà essere richiesto il benestare della Direzione Lavori sulla idoneità del piano di appoggio.

Murature nelle quali dovesse riscontrarsi l'impiego di materiali scadenti o difettosi, l'esecuzione saranno rifiutate, restando a carico del contraente. Dovranno essere lasciati i necessari fori, tracce, incavi, canalizzazioni per il passaggio e l'installazione di canalizzazioni qualsiasi diametro e materiale, per gli ancoraggi di strutture, per i rivestimenti e per quant'altro venga posto in opera dopo l'esecuzione delle murature.

Quanto sopra allo scopo di evitare lo scalpellamento o la demolizione anche parziale della muratura, in ogni caso

GHYH ULWHQHUVL D WRWDOH FDULFR GHOOI\$SSDOWDWRUH /I\$SSDOWDWRUH GRYUj DGRWWDUH L SURYYHGLPHQWL ULWHQXWL. SL• R

Le dosature dei materiali componenti le malte dovranno essere eseguite con mezzi capaci di esatta misurazione che OI\$SSDOWDWRUH GRYUj IRUQLUH H PDQWHQHUH HILFLHQWL D VXD FXU L'impasto dei materiali dovrà essere ottenuto con idonei mescolatori meccanici.

Gli impasti dovranno essere preparati solo nelle quantità necessarie per l'impiego immediato.

I residui impasti che non avessero, per qualsiasi ragione, immediato impiego, dovranno essere portati a rifiuto.

16.1- Murature in mattoni

Gli elementi in laterizio dovranno essere bagnati all'atto dell'impiego fino a sufficiente saturazione e dovranno essere messi in opera in corsi regolari con connessure ben riempite di malta.

Gli elementi dovranno essere messi in opera a regola d'arte, con le connessure alternate in corsi ben regolari, saranno p sopra uno strato di malta e premuti sopra di esso in modo che la malta rimonti all'ingiro e riempia tutte le connessure.

La larghezza delle connessure non dovrà essere maggiore di 1 cm, né minore di 0.50 cm.

Se la muratura dovesse eseguirsi a paramento si dovrà aver cura di scegliere, per le facce esterne, i mattoni di migliore cottura a spigolo vivo, meglio formati e di colore uniforme, disponibili con perfetta regolarità di piani a ricorrere mediate con precisione i giunti verticali.

In questo genere di paramento le connessure di faccia vista non dovranno avere grossezza maggiore di 5 mm e, previa la loro raschiatura e pulitura, dovranno essere profilate con malta idraulica e diligentemente compresse e lisce con apposito ferro senza sbavature.

16.2- Murature di pietrame a secco

La muratura di pietrame a secco dovrà essere eseguita con pietre ridotte col martello alla forma il più possibile regolare restando assolutamente escluse quelle di forma rotonda.

Le pietre saranno collocate in opera in modo che si colleghino perfettamente fra loro, scegliendo per i paramenti quelle di maggiori dimensioni, non inferiori a 20 cm di lato e le più adatte per il migliore combaciamento.

Si eviterà sempre la ricorrenza delle commessure verticali.

Nell'interno della muratura si farà uso delle scaglie soltanto per appianare i corsi e riempire gli interstizi fra pietra e pietra.

Per i cantonali si useranno le pietre di maggiori dimensioni e meglio rispondenti allo scopo.

La rientranza delle pietre del paramento non dovrà mai essere inferiore all'altezza del corso.

Inoltre si disporranno frequentemente pietre di lunghezza tale da penetrare nello spessore della muratura.

\$ ULFKLHVWD GHOD 'LUHJLRQH /DYRUL OI\$SSDOWDWRUH DGRWWDUH L SURYYHGLPHQWL ULWHQXWL. SL• R

più ordini, per lo scolo delle acque.

16.3- Murature di pietrame e malta

La muratura di pietrame con malta cementizia dovrà essere eseguita con elementi di pietrame delle maggiori dimensioni possibili e, ad ogni modo, non inferiori a 25 cm in senso orizzontale, 20 cm in senso verticale e 30 cm di profondità.

Per i muri di spessore 40 cm si potranno avere alternanze di pietre minori.

Le pietre, prima del collocamento in opera dovranno essere diligentemente pulite e scorse, a giudizio della Direzione Lavori, lavate.

Nella costruzione della muratura le pietre dovranno essere battute col martello e rinzeppate diligentemente con scaglie e con abbondante malta così che ogni pietra resti avvolta dalla malta stessa, senza alcun vano od interstizio.

La malta avrà classe di resistenza a 28 giorni non inferiore a 25/30 MPa e sarà dosata con minimo 350 kg di cemento normale (32.5 o 32.5R di tipo III o di tipo IV) per metro cubo di sabbia ed avrà rapporto acqua cemento superiore a 0.5 che

OI\$SSDOWDWRUH GRYUj JDUDQWLUH DQFKH DWWUDYHUVR O XVR GL DGRWWDUH L SURYYHGLPHQWL ULWHQXWL. SL• R

, Q SUHVHQ]D GL FOLPL IUHGGL RYYHUR FRQ WHP SHUDWXUH LQIHURUL

acceleranti di presa esenti da cloruri del tipo approvato dalla Direzione Lavori, conformi a quanto previsto dalle norme UNI 7105 e 7109, dosati secondo i risultati delle prove e comunque non inferiori al 2% sul peso del legante.

La frequenza dei prelievi di malta sarà pari ad una serie di provini cubici di 10 cm di lato, per ogni giorno di produzione.

Nel paramento ad opera incerta, il pietrame dovrà essere scelto diligentemente e la sua faccia vista dovrà essere ridotta martello a superficie approssimativamente piana.

Le facce di posa e combaciamento delle pietre dovranno essere spianate e adattate col martello, in modo che il contatto pezzi avvenga in tutti i giunti per una rientranza non minore di 8 cm.

Nel paramento a mosaico greggio, le facce viste singoli pezzi dovranno essere ridotte, col martello a punta grossa, a superficie piana poligonale; i singoli pezzi dovranno combaciare fra loro regolarmente, restando vietato l'uso delle scaglie.

La muratura a corsi regolari dovrà progredire a strati orizzontali da 20 a 30 cm di altezza con pietre disposte in modo da evitare la corrispondenza delle commessure verticali fra due corsi immediatamente sovrastanti. In tutte le specie di paramento, sigillatura dei giunti dovrà essere fatta raschiando previamente le connessioni fino a conveniente profondità per purgarle della malta e delle materie estranee, lavandole a grande acqua e riempiendo poi le commessure stesse con nuova malta, curando che questa penetri bene comprimendola e lisciandola con appositi ratti, in modo che il contorno dei corsi sui fronti del paramento, a lavoro finito, si disegnino nettamente e senza sbavature.

Nelle facce viste verranno impiegate pietre lavorate secondo il tipo di paramento prescritto e nelle facce contronterra verranno impiegate pietre sufficientemente piane e rabboccate con malta in modo da evitare cavità.

Nelle murature contro terra verranno lasciate apposite feritoie secondo le prescrizioni della Direzione Lavori.

16.4- Muratura in pietra da taglio

Prima di cominciare la muratura in pietra da taglio e sottoporli, per l'approvazione, alla Direzione Lavori.

Qualunque sia il genere di lavorazione delle facce viste, i letti e le facce di combaciamento dovranno essere ridotti a perfetto piano e lavorati a grana fine.

Non saranno tollerate né smussature a spigoli, né cavità nelle facce, né masticature o rattoppi.

La pietra da taglio che presentasse tali difetti verrà rifiutata. H O]SSDOWDWRUH VDUj LQ REEOLJR sia che le scheggiature od ammanchi si verifichino al momento della posa in opera, sia dopo e sino al collaudo. Le forme e dimensioni di ciascun concio in pietra da taglio dovranno essere perfettamente conformi ai disegni dei particolari di progetto ed alle istruzioni che, all'atto della esecuzione, fossero eventualmente date dalla Direzione Lavori.

Inoltre, ogni concio dovrà essere lavorato in modo da potersi collocare in opera secondo i letti di cava.

Per la posa si potrà fare uso di zeppe da togliere immediatamente quando la malta rifluisca nel contorno della pietra battuta mazzuolo sino a prendere la posizione voluta.

La malta di allettamento avrà classe di resistenza a giorno non inferiore a 28/35 MPa e sarà dosata con minimo 400 kg di cemento normale (32.5 o 32.5R di tipo III o di tipo IV) per metro cubo di sabbia ed avrà rapporto acqua cemento non superiore a 0.50. D D FKH O]SSDOWDWRUH G'Es di additivo superfluidificante. D WUDYHUVR O

, Q SUHVHQ]D GL FOLPL IUHGGL RYYHUR FRQ WHP SHUDWXUH LQIHURUL

acceleranti di presa esenti da cloruri del tipo approvato dalla Direzione Lavori, conformi a quanto previsto dalle norme UNI 7105 e 7109, dosati secondo i risultati delle prove e comunque non inferiori al 2% sul peso del legante.

La frequenza dei prelievi di malta sarà pari ad una serie di provini cubici di 10 cm di lato, per ogni giorno di produzione.

Occorrendo, i diversi conci dovranno essere collegati con grappe ed arpioni di bronzo saldamente suggellati entro appositi incassature praticate nei conci medesimi.

Le commessure delle facce viste dovranno essere profilate con cemento a presa, diligentemente compresso e lisciato mediante apposito ferro.

16.5- Muratura in pietrame e conglomerato cementizio

La muratura di conglomerato cementizio con paramento esterno in pietrame verrà realizzata con conglomerato cementizio tipo II, avente classe di resistenza non inferiore a 28/35 MPa per quanto concerne il paramento interno, mentre il paramento esterno realizzato in pietrame dello spessore medio di 20 cm, ben ammorsato nel conglomerato cementizio retrostante, ve eseguito con caratteristiche riportate negli art. 16.3 o 16.4 in relazione alle disposizioni progettuali.

16.6 - Murature di calcestruzzo con pietrame annegato (Calcestruzzo ciclopico)

Quando la Direzione Lavori l'avrà preventivamente autorizzato mediante ordine di servizio, potrà essere impiegato per determinate opere murarie (muri di sostegno, sottoscarpa, riempimento di cavi o pozzi di fondazioni, briglie, ect.) pietrame annegato nel calcestruzzo, sempre però di dimensioni mai superiori a 1/3 dello spessore della muratura. Il pietrame dovrà presentarsi ben spigolato, scevro da ogni impurità, bagnato all'atto dell'impiego e non dovrà rappresentare un volume superiore al 40% del volume della muratura.

ART. 17 - MANUFATTI TUBOLARI IN LAMIERA D 'ACCIAIO ONDULATA

17.0 - Generalità

Le prescrizioni che seguono si riferiscono a manufatti per tombini e sottopassi aventi struttura portante in lamiera di acciaio ondulata, con onda normale alla generatrice, a piastre multiple o ad elementi incastrati.

Le prescrizioni saranno applicabili, per quanto applicabili, anche per la disciplina di esecuzione di canalette a sezione qualsiasi realizzate in lamiera di acciaio ondulata.

L'acciaio della lamiera ondulata dovrà avere uno spessore minimo di 1.50 mm con tolleranza UNI, secondo tipo S 275 ed avere un carico unitario di rottura non minore di 430 MPa; sarà protetto su entrambe le facce da zincatura applicata a caldo dopo l'avvenuto taglio e piegature dell'elemento, in quantità non inferiore a 305 g/mq per faccia.

Ogni singolo manufatto dovrà richiedere al prefabbricatore, secondo quanto stabilito dall'art. 9 della legge 05/11/1971 num. 1086, la seguente certificazione e documentazione:

- a) una certificazione del produttore attestante la qualità dell'acciaio e la quantità di zinco applicata su ciascuna faccia;
- b) il progetto esecutivo dell'opera, adattato alla situazione effettiva del luogo, con le caratteristiche geometriche, delle lamiere, le modalità ed i particolari di montaggio;
- c) una relazione di calcolo con la verifica della stabilità statica della struttura in funzione delle dimensioni, delle specifiche condizioni di carico nonché dei carichi accidentali.

La Direzione Lavori, dopo aver preso visione dei documenti di cui sopra e verificato la previsione di utilizzazione del PDQXIDWWR SUHIDEELFDWR H LO VXR RUJDQLFR LQVHULPHQWR QHO SU

Le strutture finite dovranno essere esenti da difetti come: soffiature, bolle di fusione, macchie, scalfitture, zincate, etc.

Per manufatti da impiegare in ambienti chimicamente aggressivi si dovrà procedere alla loro protezione mediante rivestimenti con mastice bituminoso asfaltino fibrorinforzato del peso minimo di 1.50 daN/mq applicato a spruzzo a caldo, oppure mediante rivestimento di bitume ossidato applicato per immersione a caldo sempre in ragione di 1.50 daN/mq.

Si prescrive tassativamente che lo scarico e la movimentazione delle lamiere in cantiere siano eseguiti con idonee cautele per non danneggiare il rivestimento, tanto di zinco quanto bituminoso.

17.1- Preparazione del letto di posa

La condotta metallica dovrà essere posata su un letto uniforme, omogeneo, stabile e resistente, evitando fondi rigidi con asperità; in ogni caso si sconsiglia la posa della struttura direttamente sopra un fondo roccioso o una piattaforma di conglomerato cementizio.

Il letto di posa sarà sagomato come il profilo del fondo della condotta per permettere un mutuo accoppiamento perfetto.

Nel caso di terreno a debole portanza si dovrà eseguire una bonifica del piano di posa asportando il materiale per la profondità necessaria; si dovrà poi riempire lo scavo con materiale da rilevato compattandolo convenientemente.

In presenza invece di un fondo roccioso si dovrà porre tra la struttura ed il fondo un materiale granulare compatto di 30 cm di spessore.

In ogni caso si interporrà tra condotta e fondo uno strato di sabbia monogranulare asciutta e pulita dello spessore di 10 cm.

Tale strato non sarà compattato per permettere una perfetta aderenza tra condotta e fondo e dovrà essere esteso in larghezza fino all'attacco delle piastre d'angolo con il fondo.

17.2- Montaggio dei manufatti

17.2.1- Tombini ad elementi incastrati o imbullonati

Il tombino sarà costituito da due mezze sezioni di lamiera di acciaio cilindriche ondulate e curvate del diametro prescritto; in sede di montaggio le sovrapposizioni radiali dovranno essere sfalsate in modo tale che ogni elemento superiore si innesti metà circa dei due elementi inferiori corrispondenti; nella fornitura di ogni tombino dovranno pertanto essere compresi due mezzi elementi superiori per ottenere la sfalsatura suddetta.

Gli opposti elementi, superiore ed inferiore saranno legati fra loro mediante appositi ganci in acciaio.

Nelle strutture del tipo ad elementi imbullonati le piastre in lamiera di acciaio zincato saranno collegate mediante bulloni alta resistenza.

Per bulloni e dadi dovrà essere prevista una zincatura elettrolitica con bicromatazione di 0.025 mm.

Le forme dei manufatti da realizzarsi mediante le piastre possono essere circolari e ribassate; le parti terminali dei manufatti dovranno essere tagliate obliquamente per adattarsi alle scarpate del rilevato stradale.

17.2.2- Condotte portanti a piastre multiple

Ogni piastra dovrà essere contraddistinta con il corrispondente numero di progetto per permettere l'assemblaggio in opera della condotta.

La giunzione delle piastre costituenti la struttura dovrà essere realizzata mediante l'impiego di bulloni alta resistenza che dovranno essere serrati con una coppia dinamometrica compresa tra 220÷300 Nm.

Per bulloni e dadi si dovrà prevedere una zincatura elettrolitica con bicromatazione di 0.025 mm.

Il montaggio si esegue inserendo un limitato numero di bulloni il fine di tenere assemblate le piastre nella loro giusta posizione; è opportuno che i bulloni siano lasciati lenti per permettere alle piastre quei piccoli spostamenti che consentono eventuali assestamenti.

Terminato il montaggio di tutta la struttura, con l'inserimento quindi anche dei bulloni mancanti, si procederà a stringere i bulloni con le modalità sopra riportate.

Le forme dei manufatti da realizzarsi mediante piastre multiple saranno: circolari, ribassate, policentriche per i sottopassi.

Le parti terminali dei manufatti dovranno essere tagliate obliquamente per adattarsi alle scarpate del rilevato stradale.

Si dovrà inoltre evitare il passaggio dei mezzi di cantiere sulla condotta senza un adeguato ricoprimento della struttura che assicuri un'adeguata ripartizione del carico al fine di non generare nel manufatto sollecitazioni superiori a quelle previste al calcolo.

Verrà, inoltre, verificato il peso effettivo risultante da apposito verbale di pesatura eseguito in contraddittorio qualora il peso effettivo sia inferiore al peso teorico diminuito della tolleranza, la Direzione Lavori non accetterà la fornitura.

Lo spessore da assegnare alla fondazione sarà fissato dalla Direzione Lavori.

0 PDWHULDOH LO RSHUD GRSR O'HYHOWXDOH FRUUHJISHO H H PLVFHOD

- 1) /1 DJJUHJDWR GHYH DYHUH GLPHQVLRQL WDOL GD ULVXOWDUH FRP essere costituito da granuli di forma appiattita, allungata o lenticolare.
- 2) Il rapporto tra il passante al setaccio 0,063 mm e al setaccio 0,50 mm deve essere inferiore a 2/3.
- 3) La granulometria deve essere compresa nel seguente fuso e deve essere continua ed uniforme praticamente concorde a quello delle curve limiti:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso
Setaccio 63	100
Setaccio 40	88 - 100
Setaccio 20	62 - 90
Setaccio 8	35 - 69
Setaccio 4	23 - 53
Setaccio 2	15 - 40
Setaccio 0,5	8 - 24
Setaccio 0,063	2 - 10

- 1) La perdita in peso alla prova Los Angeles, eseguita sulle singole frazioni, secondo la norma UNI EN 1067 3 URYH SHU GHWHUPLQDUH OH SURSULHWLPHQDQDETERMINAZIONE DELLA FK H UHVLVWHQJD DOOD IUDPPHQWDJLRQH' QRQ GHYH HVVHUH VXSHULRU
- 2) /1 HTXLYDOHQWEDNDQVONENEN933 3 URYH SHU GHWHUPLQDUH OH FD degli aggregati- Valutazione dei fini- 3 URYD GHOO HTXLYDOHQWH LQ VDEELD' GHW da utilizzare, deve essere compreso fra 30 e 65% PLWL VXSHULRUH H LQIHULRUH GHOOI essere variati dalla Direzione Lavori in funzione della provenienza e delle caratteristiche del materiale utilizzato. In particolare, per tutti i materiali aventi equivalente in sabbia compresa 25 e 40%, se ritenuti idonei, la Direzione /DYRUL ULFKLHGHIJ LQ RJQL FDVR OD YHULILFD GHOOI LQGLFH GL S
- 3) I suddetti controlli dovranno essere ripetuti sul materiale prelevato dopo costipamento in situ.
- 4) /1 LQGLFH GL SRUWDQJD FDLIRUQLDQR & % 5 3 URYH SHU GHWHUPLQDUH OH SURSULHWLPHQDQDETERMINAZIONE DELLA FK H UHVLVWHQJD DOOD IUDPPHQWDJLRQH' QRQ GHYH HVVHUH VXSHULRU
- 5) 4XDORUD ULWHQXWR QHFHVVDULR GDOOD 'LUHJLRQH /DYRUL O1DJJ deve avere una sensibilità al gelo, determinata secondo la Norma UNI EN 1363 3 URYH SHU GHWHU proprietà termiche e D GHJUDGDELOLWJ GHJOL DJJUHJDWL 'HWHUPLQDUH OH SURSULHWLPHQDQDETERMINAZIONE DELLA FK H UHVLVWHQJD DOOD IUDPPHQWDJLRQH' QRQ GHYH HVVHUH VXSHULRU
- 6) /1 DJJUHJDWR ILQR IUDJLRQH GL GLPHQVLRQL PLQRUL GL PP GHYI CEN ISO/TS 17892 3, QGD prove geotecniche Prove di laboratorio sui terreni Parte 12: Determinazione GHL OLPLWL GL \$WWHUEHUJ' QRQ VXSHULRUH DO LO /LPLWH 3 Plasticità).

Il modulo di deformazione M_d dello strato deve essere quello inserito nel progetto della pavimentazione e viene determinato impiegando la metodologia indicata nella Norma Svizzera SNV 670 317a.

Se le miscele contengono oltre il 60% in peso di elementi frantumati a spigoli vivi, l'accettazione si basa sulle sole caratteristiche indicate ai precedenti commi 5, (eventualmente 7) e 8, salvo nel caso citato al comma 5) in cui la miscela abbia equivalente in sabbia compreso tra 25 e 30%.

18.3 - Studio della miscela in laboratorio

Al fLQH GL GHWHUPLQDUH OD PLJOLRUH IRUPXODJLRQH GHOOI LPS OI \$SSDOWDWRUH GRYUJ SUHOLPLQDUPHQWH HVHJXLUH XQR VWXGLR G componenti della miscela, le relative caratteristiche fisiche e i dosaggi delle pezzature, necessari per la produzione di un misto stabilizzato in grado di meglio soddisfare ai requisiti di accettazione previsti dal presente Capitolato.

Gli esiti e le conclusioni delle prove di laboratorio dovranno essere opportunamente documentati con tutti i certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate, sia sui materiali componenti che sullo stabilizzato da utilizzare in stesa. Dovrà essere inoltre contestualmente trasmessa alla Direzione Lavori una relazione circostanziata che illustri, in modo chiaro ed inequivocabile:

- Lo studio di fattibilità e ottimizzazione sui singoli componenti del misto granulometricamente stabilizzato che sul prodotto finale, dovrà concernere la scelta degli aggregati lapidei nelle varie pezzature; dovranno essere indicate la natura e la distribuzione della distribuzione granulometrica e la distribuzione della distribuzione granulometrica per determinare le proprietà meccaniche e fisiche degli aggregati e la determinazione della massa volumica dei granuli e la distribuzione granulometrica (art. 18.2).

Il materiale verrà steso in strati di spessore finito non superiore a 20cm e non inferiore a 10 cm., e dovrà presentarsi dopo costipato, uniformemente miscelato in modo da non presentare segregazione dei suoi componenti. L'eventuale aggiunta di acqua, per raggiungere l'umidità prescritta in funzione della densità è da effettuarsi mediante dispositivi spruzzatori.

Il piano di posa dovrà avere la sagoma ed i requisiti di compattezza prescritti.

La presente istruzione è stata redatta in data 11/05/2017 e ha per oggetto la
preventiva approvazione da parte della Direzione Lavori.

$$dr = [di \cdot Pc \cdot (100 - x)] / (100 \cdot Pc - x \cdot di)$$

d_r = densità della miscela priva degli elementi di dimensione superiore a 25 mm;

x = percentuale in peso degli elementi di dimensione maggiore di 25 mm.

18.5 - Controllo dei requisiti di accettazione

b) verifica della composizione e delle caratteristiche intrinseche della miscela di aggregati, secondo i requisiti di

- 06 - PFTE PARK OVEST GEN.CSA.02.0 NORMETEC.DOC

esso dovrà risultare non inferiore a 80 Mpa;

c.3) regolarità dello strato: la superficie finita non dovrà scostarsi dalla sagoma di progetto di oltre 1 cm, controllato a mezzo di un regolo di m 4,50 di lunghezza e disposto secondo due direzioni ortogonali.

d) verifica dello spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o in meno, fino al 5% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente.

ART. 19- FONDAZIONI STRADALI , SOTTOFONDI, PAVIMENTAZIONI IN CONGLOMERATO BITUMINOSO

19.1- Strato di fondazione (sottobase) in misto cementato

19.1.1- Descrizione

Il misto cementato per fondazione (sottobase) sarà costituito da una miscela di aggregati lapidei, eventualmente conglomerati bituminosi di recupero " V X O S H V R W R W D O H G H J O L L Q H U W L L P S D V W D W D F R Q G R V D W R U L D S H V R R D Y R O X P H / R V S H V V R U H I L Q L W R G H O O ¶ X Q S t r a t o V W U non inferiore a cm 15 e non superiore a cm 30.

19.1.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Aggregati.

Il rispetto dei requisiti di accettazione da parte degli aggregati per strati di fondazione legati a legante idraulico dovrà rispondere a quanto previsto dalla norma EN 12620 & (G H L S U R G R W W L V H norma UNI EN 13242 e verificato sulla base delle prescrizioni contenute nella suddetta norma.

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente

Saranno impiegati aggregati naturali e di frantumazione, anche costituiti da ghiaie e sabbie di cava e/o di fiume, a condizione che la percentuale di frantumato complessiva sia superiore al 40% in peso, sul peso degli aggregati. La Direzione Lavori SRWUj SHUPHWWHUH O ¶ L P S L H J R G L T X D Q W L W j G L P D W H U L D O H f i b e ¶ Q W X P presenti comunque le resistenze a compressione e a trazione, a 7 giorni, pressoché (a tal fine, si potrà modificare la composizione della miscela variando la percentuale delle sabbie presenti e/o la quantità di passante al setaccio da 0,063 mm. Sarà possibile utilizzare anche materiale in frazione unica, purché rispondente ai requisiti richiesti per la miscela di aggregati.

Gli aggregati avranno i seguenti requisiti:

- 1) Il materiale deve avere dimensioni tali da risultare completamente passante al crivello UNI 40 (o setaccio equivalente); non deve essere costituito da grani forma appiattita, allungata o lenticolare.
- 2) Granulometria compresa nel seguente fuso ed avente andamento continuo ed uniforme:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 25	100
Setaccio 20	80 - 100
Setaccio 16	66 - 87
Setaccio 8	41 - 61
Setaccio 4	24 - 39
Setaccio 2	18 - 30
Setaccio 0,5	9 - 19
Setaccio 0,063	5 - 10

- 3) Perdita in peso alla prova Los Angeles, eseguita sulle singole pezzature, secondo la norma UNI-EN 1097-2, non superiore al 30% (LA):
- 4) Equivalente in sabbia, secondo la norma UNI EN-933, compreso fra 30 e 60 %.
- 5) 4 X D O R U D U L W H Q X W R Q H F H V V D U L R G D O O D ' L U H] L R Q H / D Y R U L O ¶ D J J dovrà avere:
 - 5a) sensibilità al gelo, determinata secondo la norma UNI EN 13671, non superiore al 30%;
 - 5b) coefficiente di usura determinato con la prova Microval, secondo la Norma UNI EN 1097-3 3 U R Y H per determinare le proprietà meccaniche e fisiche degli aggregati. Determinazione della resistenza all'usura (micro- ' H Y D O ' L Q S U H V H Q] D G L D F T X D 0 ' 8 Q R Q V X S H U L R U H D
- 6) / ¶ D J J U H J D W R I L Q R I U D] L R Q H G L G L P H Q V L R Q L P L Q R U L G L P P G H Y I C E N I S O / T S 17892 3 , Q G D J L Q L H S U R P r o v e J H A B o v a b F o q u i l t e r e n - P a r t e 12: Determinazione

GHL OLPLWL GL \$WWHUEHUJ' QRR VXSHULRUH DO LO /LPLWH 3 Plasticità).

- 7) Il contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, rocce degradabili, solfatriche, con alcali del cemento, ai sensi della Norma UNI EN 932 QHOO¶DJJUHJDWR ILQR GHYH HVVHUH LQIHULRUH nello stesso aggregato, il contenuto in ione SO²⁻ contenuto di sostanze organiche (Norma UNI 17441).

b) Conglomerato bituminoso di recupero (fresato)

Potrà essere usato conglomerato bituminoso di recupero (fresato), previa sua riduzione a pezzature compatibili con lavorazione in essere, nella misura e nelle modalità previste dalla serie 13108.

La percentuale in peso di materiale fresato riferita al totale della miscela di aggregati non potrà superare il 30%

GLSHQGHQWH GDOOH FDUDWWHULVWLFKH GHOO¶LPSLDQWR ISO GDOOD caratteristiche del conglomerato bituminoso di recupero dovranno essere determinate in conformità alla Norma UNI EN 13108 , Q SDUWLFRODUH LO FXPOR GHYH HVVHUH SULYR GL PDWHU essere opportuna HQWH YDJOLDWR SHU HYLWDUH O¶LQVHULPHQWR GL HOHP

della miscela finale. Devono essere accertate il tipo, la quantità e le proprietà del legante e degli aggregati costituenti.

La percentuale di conglomerato UHVDWR GD LPSLHJDUH H OH FDUDWWHULVWLFKH REEOLJDWRULDPHQWH GLFKLDUDWL QHOOR VWXGLR SUHOLPLQDUH GHOO SULPD GHOO¶LQLJLR GHL ODDiferimento SHU GHILQLUH L SDUDPHWU

I rifiuti prodotti dall'attività dell'appaltatore, in qualità di produttore e detentore, devono essere da quest'ultimo trattati e conferiti ai sensi delle vigenti disposizioni normative in materia di tutela ambientale. Organo caratteristico amministrativo HG HFRQRPLFR q D FDULFR GHOO¶DSSDOWDWRUH

c) Legante.

I cementi impiegati dovranno essere qualificati in conformità alla direttiva 89/106/CEE sui prodotti da costruzione. Ciascuna fornitura dovrà essere accompagnata dal PDUFDWXUD & (DWWHVWDQWH OD FRQIRUPLWj armonizzata UNI EN 197.

Saranno impiegati unicamente cementi della classe di resistenza 32.5.

d) Acqua.

Dovrà essere esente da impurità dannose, oli, acidi, alcali, materie e da qualsiasi altra sostanza nociva. La quantità di acqua nella miscela sarà quella corrispondente all'umidità ottima di costipamento, con una possibile variazione percentuale (in aumento o in diminuzione) di 2 punti per consentire il raggiungimento delle resistenze appresso indicate.

19.1.3- Studio della miscela in laboratorio

\$O ILQH GL GHWHUPLQDUH OD PLJOLRUH IRUPXODJLRQH GHOO¶LPSDVW O¶DSSDOWDWRUH GRVUDJJLR GHOO¶LPSLDQWR ISO GDOOD ottimizzazione, mediante il quale definire i componenti della miscela, le relative caratteristiche fisico-meccaniche e i dosaggi delle pezzature, necessari per la produzione di un misto cementato in grado di meglio rispondere ai requisiti di accettazione previsti dal presente Capitolato.

*OL HVLWL H OH FRQFOXVLRQL-design della miscela. Essere opportunamente documentati con tutti i certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate sui materiali componenti che sul misto da utilizzare in fase di stesa.

Dovrà essere inoltre contestualmente trasmessa alla Direzione Lavori una relazione circostanziata che illustri, in modo chiaro ed inequivocabile:

- 1) tipologia e caratteristiche dei materiali che saranno utilizzati per la realizzazione dello strato di fondazione (sottobase), con particolare riguardo agli inerti, al conglomerato bituminoso di recupero e al legante;
- 2) luogo, modalità e tempi del loro approvvigionamento;
- 3) luogo, modalità e tempi del loro impiego, trattamento e messa in opera;
- 4) provvedimenti da porre in atto per garantire il mantenimento nel tempo dei loro requisiti fisici e meccanici, previsti nello studio preliminare e richiesti dal Capitolato;
- 5) provvedimenti previsti in caso di variazione delle condizioni di cui ai predetti punti 1, 2 e 3.

Lo studio di fattibilità e ottimizzazione sui singoli componenti del misto cementato, nonché sul prodotto finale, dovrà concernere la scelta del cemento e degli aggregati nelle varie pezzature. Dovranno essere indicati: tipo, qualità

H GRVDJJLR GHOO FHPHQWR QDWXUD H SURYHQLHQJD GHOO¶LQHUWH intende impiegare, la curva granulometrica (UNI EN 933), la massa volumica apparente dei granuli (UNI EN 1097) tutte le caratteristiche fisiche e meccaniche indicate dal Capitolato fra i requisiti di accettazione (art. 19.1.2.a/b/c/d).

Potranno essere accettati, ad insindacabile giudizio della D.L., anche le miscele che, in precedenti esperienze, abbiano fornito i risultati richiesti, purché ne vengano verificate le resistenze meccaniche, preventivamente al loro utilizzo.

/D TXDQWLWj GL DFTXD H GL OHJDQWH FRQTE Determinate in Laboratorio, per via sperimentale, mediante provini cilindrici su cui determinare la densità del secco, il carico di rottura a compressione, la

resistenza a trazione indiretta, secondo la norma UNI EN 10390

La prova di resistenza a compressione sarà eseguita su provini confezionati in stampi cilindrici di acciaio per prova C.B.R. (ai sensi della Norma UNI EN 13236), privi di disco spaziatore e dotati di collare di prolunga; negli stampi, il materiale sarà costipato in n° 5 strati FRQ Q f FROSL SHU VWUDWR FRQ XQ H QHUJLD SPUL D T SURFHGLPHQWR \$ \$ 6+72 0RGLILFDWR 2QGH FRQVHQWLUH LO UHJRODUH miscela, a costipamento ultimato, e GL FP FLUFD ULVSHWR DDO DOWHJJD GHOF ULPRJLRQH GHOFROODUH GL SUROXQJD H UDVDWXUD GHOR VWDP SR stampo C.B.R. medesimo.

Il confezionamento dei campioni sarà eseguito dosando gli aggregati secondo la curva granulometrica di progetto, dopo aver eliminato la frazione trattenuta al setaccio 22.4 mm, preparando più impasti con percentuali di cemento diverse e, per ogni percentuale di cemento, con percentuali di acqua diverse. Con ogni impasto si confezioneranno almeno 4 provini, sui quali verrà calcolata la densità secca.

I provini dovranno essere conservati negli stampi in ambiente umido per le prime 24 ore dal confezionamento; saranno quindi estratti e fatti stagionare per 6 giorni in ambiente umido (umidità relativa non inferiore al 90%) a temperatura d'circa 20°C. Per prove eseguite in cantiere la stagionatura sarà effettuata in sabbia umida.

I provini, dopo la stagionatura, saranno sottoposti a un sforzo unitario costante e la rottura dovrà avvenire tra 30 e 60 s. La resistenza a compressione a 7 giorni, espressa come media su quattro provini, dovrà risultare compresa tra 3,50 e 6,50 N/mm² qualora uno dei valori dovesse scostarsi dalla media di oltre il 20%, la media aritmetica sarà computata sui campioni rimanenti, a condizione che non siano inferiori al 90% della media. Se i due i campioni con valori di resistenza a compressione che si scostano di oltre il 20% dalla media, la prova dovrà essere integralmente ripetuta.

La prova di resistenza a trazione indiretta (prova brasiliana) sarà eseguita sui campioni confezionati secondo le modalità previste per la prova di compressione.

Il carico dovrà essere applicato, collocando il provino con il proprio asse orizzontale e interponendo appositi listelli in compensato o cartone duro (di sezione minima 10 mm) [H OXQJKH]JD PDJJLRUH GHOO LQ mediante i piatti di una pressa che dovranno trasmettere un gradiente di tensione costante sino a rottura, in ragione di 0,02 MPa/s. La resistenza a trazione indiretta, determinata su almeno tre provini, dovrà risultare non inferiore a 0,30 MPa.

La resistenza a trazione indiretta sarà determinata su almeno tre provini confezionati secondo le modalità previste per la prova di compressione. La resistenza a trazione indiretta sarà determinata su almeno tre provini confezionati secondo le modalità previste per la prova di compressione. La resistenza a trazione indiretta sarà determinata su almeno tre provini confezionati secondo le modalità previste per la prova di compressione.

19.1.4- Preparazione e controllo dei requisiti di accettazione in fase di confezionamento della miscela

La Direzione Lavori, in laboratorio, dovrà proporre alla Direzione Lavori la composizione da adottare e ad essa, una volta accettata, dovrà scrupolosamente attenersi per tutta la durata dei lavori.

La miscela verrà confezionata in appositi stampi centralizzati con dosatori a peso o a volume. La dosatura dovrà essere effettuata sulla base di un minimo di tre distinti assortimenti ed il controllo della stessa dovrà essere eseguito almeno una volta ogni m³ di miscela.

La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione.

La granulometria adottata, sarà ammessa una tolleranza di ±5 punti dal setaccio 25 mm al setaccio 4 mm e di ±2 punti dal setaccio 2 mm al setaccio 0,063 mm, purché non vengano superati i limiti del fuso.

Per la quantità di cemento non sarà tollerato scostamento, dalla percentuale stabilita, superiore a ±0,3 punti.

19.1.5- Modalità esecutive

Il materiale verrà steso in un unico strato di spessore finito pari a quello prescritto dal progetto.

La miscela verrà stesa sul piano finito dello strato precedente, dopo che sia stata accertata dalla Direzione Lavori la conformità della miscela.

Il materiale pronto per la messa in opera e il costipamento dovrà presentare in ogni punto la stessa granulometria, composizione e dosaggio dei componenti. Dovrà, inoltre, possedere le caratteristiche fisiche di impiego di cui agli allegati. Il costipamento, uniformemente miscelato, in modo da non rivelare segregazione dei suoi componenti.

La stesa verrà eseguita impiegando finitrici vibranti.

La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione. La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione. La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione.

La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione. La Direzione Lavori, da eseguirsi presso la centrale di miscelazione, dovrà essere eseguita prima della miscelazione.

secondo la procedura di cui al precedente art. 19.1.3.

Tutte le operazioni anzidette non dovranno essere eseguite quando le condizioni ambientali risulteranno tali da poter danneggiare la qualità dello strato.

La stesa della miscela misto cementato sia protettiva bituminosa sulla superficie del medesimo, dovranno essere eseguite immediatamente dopo la stesa della miscela. Le condizioni ideali di lavoro si hanno con temperature di 15°C ed umidità relativa del 50 % circa. Temperature superiori saranno ancora accettabili con umidità relative assai crescenti; comunque è opportuno, anche per temperature inferiori alla temperatura di evaporazione del getto.

Le operazioni di costipamento del misto cementato e la successiva applicazione dello strato protettivo in emulsione bituminosa sulla superficie del medesimo, dovranno essere eseguite immediatamente dopo la stesa della miscela.

Le condizioni ideali di lavoro si hanno con temperature di 15°C ed umidità relativa del 50 % circa. Temperature superiori saranno ancora accettabili con umidità relative assai crescenti; comunque è opportuno, anche per temperature inferiori alla temperatura di evaporazione del getto.

Il tempo intercorrente tra la stesa di due strisce affiancate non dovrà superare di non oltre 1 ora per garantire la continuità della struttura.

Particolari accorgimenti dovranno adottarsi nella formazione dei giunti longitudinali di ripresa, che andranno protetti con fogli di polistirolo espanso (o materiale similare) conservati umidi.

Il giunto di ripresa sarà ottenuto terminando la stesa dello strato a ridosso di una tavola, da togliere al momento della ripresa del getto; se non si fa uso della tavola, sarà necessario, alla ripresa del getto, provvedere a tagliare l'ultima parte del getto precedente, in modo che si ottenga una parete verticale su tutto lo spessore dello strato.

Non saranno eseguiti altri giunti, all'infuori di quelli di ripresa.

Il tempo di maturazione protetta non dovrà essere inferiore alle 72 ore, durante le quali il misto cementato dovrà essere protetto dal gelo.

Il transito di cantiere potrà essere ammesso sullo strato finito a partire dal terzo giorno dopo quello in cui è stata effettuata la stesa, ma solo e limitatamente ai mezzi gommati.

Strati eventualmente compromessi da improprie condizioni meteorologiche o da altre cause dovranno essere rimossi e sostituiti.

19.1.6- Protezione superficiale

Subito dopo il completamento delle opere di costipamento e di rifinitura dovrà essere eseguito lo stendimento di un velo protettivo di emulsione bituminosa acida (cationica) al 55% in ragione di 1,5 kg/m², in relazione al tempo ed alla intensità del traffico di cantiere cui esso potrà venire sottoposto; successivamente si provvederà allo spargimento di sabbia.

19.1.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Il costipamento dello strato in misto cementato dovrà essere eseguito sino ad ottenere una densità in sito non inferiore al 97% della densità massima del progetto.

Il controllo di detta densità dovrà essere eseguito con cadenza giornaliera (almeno 1 prova per giornata lavorativa) prelevando il materiale durante la stesa, ovvero prima dell'urimento.

La densità in sito si valuterà secondo le prescrizioni della Norma CNR B.U. n° 22 del 3 Febbraio 1972 (metodo del volumometro a sabbia o a membrana), avuto riguardo di correggere la misura in modo da eliminare il contributo degli elementi di dimensione superiore a 20 mm (ex crivello 25 mm).

La densità in sito si valuterà secondo le prescrizioni della Norma CNR B.U. n° 22 del 3 Febbraio 1972 (metodo del volumometro a sabbia o a membrana), avuto riguardo di correggere la misura in modo da eliminare il contributo degli elementi di dimensione superiore a 20 mm (ex crivello 25 mm).

La densità in sito si valuterà secondo le prescrizioni della Norma CNR B.U. n° 22 del 3 Febbraio 1972 (metodo del volumometro a sabbia o a membrana), avuto riguardo di correggere la misura in modo da eliminare il contributo degli elementi di dimensione superiore a 20 mm (ex crivello 25 mm).

La densità in sito si valuterà secondo le prescrizioni della Norma CNR B.U. n° 22 del 3 Febbraio 1972 (metodo del volumometro a sabbia o a membrana), avuto riguardo di correggere la misura in modo da eliminare il contributo degli elementi di dimensione superiore a 20 mm (ex crivello 25 mm).

Prove di compressione e di trazione indiretta saranno eseguite prelevando un numero minimo di campioni (4 per la compressione, 4 per la trazione) per ogni 1500 m² di materiale costipato e frazione eccedente. La preparazione dei provini per le prove di compressione e di trazione indiretta sarà effettuata secondo le indicazioni del precedente articolo, potrà discostarsi dai valori di riferimento preventivamente determinati in laboratorio con una tolleranza del 20 %, aumento come in diminuzione, ma mai potrà essere inferiore ai minimi prescritti per lo studio di laboratorio (rispettivamente

La resistenza, a 7 giorni, a compressione e a trazione indiretta, determinata su provini confezionati prelevando la miscela durante la stesa e prima del costipamento definitivo e stagionati secondo le indicazioni del precedente articolo, potrà discostarsi dai valori di riferimento preventivamente determinati in laboratorio con una tolleranza del 20 %, aumento come in diminuzione, ma mai potrà essere inferiore ai minimi prescritti per lo studio di laboratorio (rispettivamente

Il modulo di deformazione MGHWHUPLQDWR FRQ SURYD GL FDULFR VX SLDVWUD DO compreso tra 0,15 e 0,25 N/mm² secondo la Norma CNR B.U. n. 146/1992, fra 3 e 12 ore (e comunque non oltre le 24 ore) dopo la compattazione del materiale, dovrà altresì risultare non inferiore a 150 MPa.

Qualora si dovesse rilevare un maggior scostamento dalla sagoma di progetto, non sarà consentito il ricarico superficiale e l'Impresa dovrà rimuovere e riapplicare, a sua totale cura e spesa, lo strato per il suo intero spessore.

19.2.1.1- Descrizione

Altri spessori potranno essere richiesti purché non inferiori a 20 cm e non superiori a 30 cm.

a) Aggregati

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente

Nel caso di impiego della preesistente fondazione in misto granulare, occorrerà verificare l'assenza di sostanze plastiche (limi, argille) e la rispondenza alle prescrizioni granulometriche indicate nel fuso seguente:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 63	100
Setaccio 40	88 - 100
Setaccio 32	79 - 100
Setaccio 20	63 - 90
Setaccio 8	39 - 66
Setaccio 4	22 - 49
Setaccio 2	15 - 40
Setaccio 0,5	7 - 24
Setaccio 0, 063	2 - 10

L'indice di plasticità dovrà essere inferiore a 10 e comunque il prodotto finale dovrà avere le caratteristiche a compressione e a trazione a 7 giorni di seguito prescritte.

Nel caso di impiego di misto granulare nuovo la curva granulometrica dovrà essere sempre continua ed insipiente i limiti del fuso di seguito riportato; gli aggregati non dovranno avere forma allungata o lenticolare e la perdita in peso Los Angeles (UNI EN 1097-3) URYH SHU GHWUPLQDUH OH SURSULHWj -PHFFD Metodi per la CHWHUPLQDILROH GHOOD UHVVLVWHOID DOOD IUDPPHOWDILROH'

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 63	100

Setaccio 40	87 - 100
Setaccio 32	79 - 100
Setaccio 20	75 - 95
Setaccio 8	43 - 60
Setaccio 4	30 - 43
Setaccio 2	18 - 30
Setaccio 0,5	9 - 20
Setaccio 0,25	7 - 15
Setaccio 0,063	5 - 10

L'indice di plasticità (Norma UNI CEN ISO/TS 17892) dovrà risultare uguale a zero.

b) Legante

I cementi impiegati dovranno essere qualificati in conformità alla direttiva 89/106/CEE sui prodotti da costruzione. Ciascuna
IRUQLWXUD GRYUJ HVVHUH DFFRPSDJQDWD GDOOD PDUFDWXUD & (DWV
armonizzata UNI EN 197.

Saranno impiegati unicamente cementi della classe di resistenza 32,5.

A titolo indicativo la percentuale di cemento sarà compresa tra il 2,5% e il 5% sul peso degli aggregati asciutti.

E' possibile sostituire parzialmente questa percentuale con cenere di carbone del tipo leggero (cenere di volante
produzione.

Orientativamente le ceneri leggere possono sostituire fino al 30% del peso indicato di cemento.

La quantità in peso di ceneri da aggiungere per ottenere pari caratteristiche meccaniche, scaturirà da apposite prove
laboratorio

Indicativamente ogni punto percentuale di cemento potrà essere sostituito con percentuali di ceneri.

c) Acqua

Dovrà essere pura ed esente da sostanze organiche.

La quantità di acqua dovrà essere quella corrispondente all'umidità ottimali determinata nello studio della
miscela con variazione compresa tra $\pm 2\%$ del peso della miscela per consentire il raggiungimento delle resistenze appres
indicate.

L'umidità potrà essere controllata in cantiere con sistemi rapidi.

Nel caso di lavori durante la stagione calda sarà opportuno procedere alla miscelazione con eccesso di acqua ed eventualmente
riumidificare il misto miscelato, prima della rullatura.

19.2.1.3- Studio della miscela in laboratorio

Si richiamano espressamente le norme di cui al punto 19.1.3.

19.2.1.4 Modalità esecutive

La demolizione degli strati legati a bitume dovrà interessare la corsia da sistemare per una larghezza che sarà di una volta in v
indicata dalla D.LL. e che comunque non dovrà essere inferiore alla base dello scavo.

Si dovranno comunque comprendere nella superficie da demolire anche i giunti di strisciata dei vari strati
eventualmente gradinando la sezione di scavo dalla quota superiore a quella inferiore in modo che la larghezza dello strato da
miscelare non sia inferiore a 4,0 m.

Nel caso di fondazioni in macadam o scapoli di pietrame e di fondazioni in misto granulare o stabilizzato molto compromesse
per la presenza di sostanze argillose od altro, si procederà, dietro ordine della D.L. alla loro demolizione ed
asportazione.

La ricostruzione dello strato di fondazione sarà effettuata mediante la posa in opera di uno strato in misto granulare e/o un
strato di misto cementato confezionato in centrale secondo disposizioni della D.L..

Nei casi di fondazione in misto granulare parzialmente compromessa (al di sotto del 50% della superficie dello
scambio da risanare) si dovrà provvedere alla sostituzione dei materiali non idonei con materiali nuovi (di
caratteristiche granulometriche uguali a quelle del materiale fresco d'apporto descritte al punto 19.2.1.2a), salvo diverso
avviso della D.L..

La rimozione della parte di strato da trattare dovrà essere realizzata mediante scarifica con idonea pala cingolo
PXQLWD GL³ULSSHUV' SHU XQR VSHVVRUH QRQ LQIHULRUH D³FP G³
o la miscela cemento-cenere preventivamente omogeneizzata a secco in impianto caricando da due silos diversi lo
stesso distributore da usare in sito, nelle quantità stabilite, verrà distribuita in modo uniforme su tutta la superficie
rimossa mediante idonei spargitori. Se inizia a piovere durante questa operazione, si renderà necessario interrompere

la distribuzione del cemento ed iniziare immediatamente la miscelazione del cemento con il misto granulare.

La miscelazione, preceduta da umidificazione il cui grado sarà definito in funzione della percentuale di umidità presente nel materiale da trattare e dalle condizioni ambientali, sarà realizzata con idonea attrezzatura approvata dalla D.L. in grado di rimuovere e mescolare uniformemente uno spessore minimo di 25 cm.

La miscelazione dovrà interessare tutta la superficie in modo uniforme comprese le fasce adiacenti alle pareti dello scavo. La miscelazione non dovrà mai essere eseguita in condizioni ambientali e atmosferiche avverse quali: pioggia, temperatura ambiente non comprese tra 5°C e 35°C.

Le condizioni ambientali ottimali si verificano con temperature intorno a 18°C e con tasso di umidità di circa il 50%; con temperature superiori l'umidità dovrà risultare anch'essa crescente. Con temperature inferiori il tasso di umidità non dovrà essere inferiore al 15%.

Completata l'operazione di miscelazione si dovrà procedere al regolare ripristino dei piani livellando il materiale con idonea attrezzatura secondo le quote e le disposizioni della D.L.

Il materiale dovrà presentare in ogni suo punto uniformità granulometrica e giusto dosaggio di cemento.

Le operazioni di costipamento e la successiva stesa dello strato di protezione dovranno essere eseguite immediatamente dopo le operazioni di miscelazione e di risagomatura; dovranno comunque essere ultimate entro tre ore dalla stesa del cemento.

L'addensamento dello strato che potrà essere preceduto, a discrezione della D.L., da una eventuale ulteriore umidificazione dovrà essere realizzato come indicato al punto 19.1.5.

19.2.1.5- Norme di controllo delle lavorazioni

Si richiamano espressamente le norme di cui al punto 19.1.7.

19.2.1.6- Protezione superficiale

Si richiamano espressamente le norme di cui al punto 19.1.6.

19.2.2- Trattamento delle terre con calce

19.2.2.1- Generalità

Si intende per stabilizzazione di una terra, una miscelazione di terra e calce ed eventualmente acqua tale da produrre un miglioramento significativo, in genere a medio e/o a lungo termine, delle proprietà meccaniche della miscela risultante che la rendano stabile alle azioni dell'acqua e del gelo.

19.2.2.2- Materiali

a) Terre

Sono idonei al trattamento a mezzo di calce i terreni limosi e/o argillosi dei gruppi A6 e A7, del gruppo A5 quando di origine vulcanica od organogena o ghiaie limo-argillose dei gruppi A26 e A27 altrimenti non utilizzabili, che dovranno avere le seguenti caratteristiche:

Granulometria (rientrante nel fuso granulometrico riportato nella Norma CNR B.U. n.36)

Indice di plasticità > 10

Sostanze organiche < 2% (*) (**)

Solfati totali (solfati e solfuri) < 0.25% (*)

Nitrati < 0.1%

& R Q W H Q X W R " G T D F (Standard) (****)

Saranno ammesse granulometrie diverse da quelle interamente comprese nel fuso e un valore minore della plasticità, ma non inferiore a quello della terra da trattare, e un valore minore della resistenza, ma non inferiore a quello della terra da trattare.

La terra da stabilizzare dovrà essere libera di vegetazione e di qualsiasi materiale estraneo.

La terra da stabilizzare dovrà essere libera di vegetazione e di qualsiasi materiale estraneo.

Nota: (*) Questo valore può essere superato fino al valore del 4% nel caso di impiego del trattamento per il piano di posa, del rilevato, purché sia dimostrato il raggiungimento dei requisiti di resistenza, deformabilità e di altri requisiti.

Nota: (**) I terreni con contenuto di solfati totali >1% non sono idonei al trattamento a calce; le terre con un contenuto di solfati totali compreso tra 1% e 0.25% potrebbero, in casi eccezionali essere accettati, e comunque dopo apposito studio di laboratorio. Italferr sulla base dello studio effettuato deciderà l'idoneità o meno della terra.

Nota: (***) Sono consentite prove colorimetriche, per la valutazione preliminare del contenuto di sostanze organiche, ai sensi della norma UNI 1744-1. Nel caso di esito positivo della suddetta prova, si procederà alla verifica in laboratorio chimico secondo la norma NF P 95-5. Al fine di ottenere una correlazione fra la scala dei colori della prova colorimetrica ed i risultati analitici della prova AFNOR, dovranno essere eseguiti dei confronti sui campioni del medesimo tipo di terreno. I risultati della prova AFNOR dovranno essere confrontati con quelli della prova colorimetrica.

Nota: (****) Il valore di resistenza da adottare, quando non è indicato, sarà quello ottenuto dalla prova di compattazione Proctor Standard della miscela di terra e calce.

b) Calce

Tipi di calce

I tipi di calce da impiegare sono:

calce aerea idrata in polvere sfusa;

calce aerea viva macinata sfusa.

/ 1 LPSLHJR GHOOD FDOFH YLYD PDFLQDWD SHU LO VXR HIIHWWR HV
soprattutto nei casi nei quali i valori di umidità sono sensibilmente più elevati del valore ottimo consigliato.
La calce idrata e/o viva confezionata in sacchi non dovrà essere utilizzata.
Entrambi i tipi dovranno rispondere ai requisiti di accettazione indicati nel R.D. 2231 del 16 novembre 1939 ed inoltre dovranno avere le seguenti caratteristiche:

Caratteristiche Chimiche

Requisito	Calce Viva	Calce Idrata
CO ₂	"	-
Titolo in ossidi liberi		
(CaO+MgO) ^(*)	•	-
Tenore in MgO	"	"
Titolo in idrati totali (CaOH ₂)	-	> 85%
SiO ₂ +Al ₂ O ₃ +Fe ₂ O ₃ +SO ₃	"	"5%
Umidità	-	"

Nota(*) : La determinazione del titolo in ossidi liberi espresso come CaO dovrà essere effettuata secondo la formula
(1000I-2,27-CO₂-X) dove:

I = percentuale di impurezze (SiO₂+ Al₂O₃ + Fe₂O₃ + SO₃);
X è la percentuale di acqua legata chimicamente

Caratteristiche granulometriche

	Calce Viva	Calce Idrata
Passante al setaccio 2 mm	100%	100%
Passante al setaccio 0.2 mm	t 90%	
Passante al setaccio 0.075 mm	t 50%	t 90%

c) Acqua

L'acqua utilizzata non dovrà contenere apprezzabili quantità di sostanze organiche che possano inibire le reazioni chimiche del trattamento (es. acque salmastre, con contenuto di oli, solfati, cloruri, etc).

19.2.2.3- Studio preliminare

Scopo dello studio delle miscele è quello di raggiungere il miglioramento prefissato delle caratteristiche del terreno, con il minimo impiego di calce e tale da assicurare nel tempo i requisiti richiesti.

Per verificare la compatibilità del terreno al trattamento a calce dovranno essere prelevati dei campioni da sottoporre a prova di laboratorio. Sulla base dei risultati ottenuti su questi campioni dovranno essere definite delle fasce di terreno "omogeneo" inteso come terreno che dovrà essere trattato con il medesimo quantitativo di calce.

Nel caso in cui il terreno sia trattato in situ dovranno essere prelevati n. 1 campione ogni volta che il terreno abbia caratteristiche differenti e in ogni caso almeno 1 ogni 1000 mc. secondo uno schema a maglie e comunque rappresentativo

G H O O 1 D U H D G D W U D W W D U H

Qualora il terreno da trattare provenga da una cava di prestito, dovrà essere prelevato un campione per ogni quantitativo di terreno omogeneo e comunque almeno 1 ogni 2000 m

Il terreno da prelevare in cava dovrà essere identificato mediante scavi di pozzetti e/o sondaggi di profondità adeguata per L Q G L Y L G X D U H O 1 R P R J H Q H L W j G H O I U R Q W H G L V F D Y R

Qualora il terreno da trattare provenga da scavi di linea potrà essere classificato mediante campionatura in cumulo su strati di materiale steso prima della miscelazione con calce e con frequenza di campionamento rappresentativo ogni 2000 mc.

Per i terreni provenienti dallo scavo di pali e diaframmi le modalità e le frequenze di campionamento verranno definite caso per caso in relazione alle caratteristiche specifiche dei terreni interessati; tali terreni potranno essere utilizzati solo previa approvazione della Direzione Lavori.

Prima di dare inizio alle lavorazioni, si dovrà effettuare uno studio di laboratorio per definire la formulazione della miscela attraverso:

- O $\uparrow$ L G H Q W L I L F D J L R Q H G H O W H U U H Q R
- lo studio delle miscele sperimentali;
- realizzazione del campo prova;
- la scelta della miscela da utilizzare.

19.2.2.3.1- Identificazione del terreno

Per trattamenti di terre in sito si preleveranno campioni da pozzetti esplorativi ogni 2000m comunque con distanze reciproche tra questi non superiori ai 200 m e profondità almeno pari a quella del suolo da trattare; quando si presume che caratteristiche del suolo siano più variabili di quanto sopra contemplato si incrementerà proporzionalmente la frequenza di campionamento.

Si procederà alla classificazione geotecnica di laboratorio per la determinazione dei seguenti parametri:

Composizione granulometrica mediante setacciatura a umido, con la determinazione del diametro massimo, percentuale del passante a 2 mm, a 0.4 mm e a 0.075 mm.

Indice di plasticità.

Sulla base delle prove suddette dovranno essere individuate le superfici e/o i volumi omogenei e rappresentativi dei terreni oggetto dello studio.

Per ogni campione rappresentativo di ciascuna superficie e/o volume omogeneo, dovranno essere determinati:

Curva granulometrica cumulativa

Indici di consistenza e di plasticità

Contenuto d'acqua (W)

Contenuto in solfati e solfuri

Contenuto in sostanza organica

Contenuto in nitrati

Caratteristiche di costipamento mediante prova di costipamento Proctor Standard, con determinazione di umidità ottima (W_{opt}).

Indice CBR

Indice CBR immediato (IPI).

19.2.2.3.2- Studio delle miscele sperimentali

Le prove di laboratorio su un terreno proposto per il trattamento hanno lo scopo di stabilire:

- O H U H J R O H F K H I R U Q L V F R Q R L O G R V D J J L R L Q F D O F H G H O W U D W
previsto al momento della messa in opera. I risultati avranno essere forniti sotto forma di diagrammi ed abachi come esemplificato nella fig. 1;

- O D F R P S D W L E L O L W J G H O W U D W W D P H Q W R L Q U H O D J L R Q H D L U H T X L V L V
Per quanto si riferisce al punto a), la procedura comprese la sperimentazione su più miscele necessarie alla formulazione di diagrammi come quelli di fig. 1, a partire da campioni della frazione granulometrica del materiale, con riferimento D L F R U U L V S R Q G H Q W L Y D O R U L G H O O $\uparrow$, 3,

Lo studio delle miscele dovrà essere così formulato. Si determinerà il consumo iniziale di calce (di seguito indicato con CIC) ovvero la quantità di calce necessaria per soddisfare le reazioni immediate, in relazione alla capacità di scambio cationico dei materiali argillosi.

A partire da una percentuale minima di calce pari al determinato valore del CIC, dovranno essere preparate diverse miscele terra-acqua-calce aumentando dello 0,5% il contenuto di calce. In ogni caso la percentuale iniziale di calce utilizzata nello studio non dovrà essere < 2% (riferito al peso del secco del terreno) ed il numero minimo di miscele da esaminare non dovrà essere inferiore a tre.

Per le diverse miscele sperimentali dovranno essere effettuati:

Analisi granulometrica continua

Indice di plasticità e di consistenza

Indice CBR imbibito (a 7 e 28 giorni)

Indice IPI. Si ricercherà la minima percentuale di calce che consenta di ottenere un IPI > 10

Prova Proctor Standard

Prova di compressione semplice (a 1, 7 e 28 giorni)

Prova di rigonfiamento lineare e volumetrico delle miscele con IPI > 10. Si dovrà verificare, per ciascun provino, un aumento di volume rispetto al provino appena compattato inferiore al 1%

Prove di taglio diretto C D a 28 giorni di maturazione su campioni W D O T X D O L' H G R S R saturazione in acqua (per un tempo massimo di 7 giorni), costipati con energia AASHTO Standard e umidità pari a W_{pb} e $W_{opt} \pm 2\%$.

19.2.2.3.3- Realizzazione del campo prova.

Ultimato lo studio delle miscele sperimentali dovrà essere predisposto un campo prova per verificare su scala reale i dati ottenuti in laboratorio, per verificare i dati di progetto nonché per mettere a punto le metodologie di esecuzione di rilevato lineare (metodo di compattazione di ogni singolo strato, metodo di ammorsamento fra uno strato e il successivo, modalità di profilatura delle scarpate, protezione delle superfici finite). Per questo scopo, quando è previsto il trattamento a calce delle terre del piano di posa dei rilevati e per le sezioni in calce, per ogni zona omogenea di terreno trattato, dovrà essere realizzato un campo prova di larghezza 4 m e di lunghezza utile 30 m. Quando è previsto il trattamento a calce delle terre da impiegare per la realizzazione degli strati del corpo dei rilevati per ogni zona omogenea di terreno trattato, dovrà essere realizzato un campo prova di dimensioni utili in sommità 4 m x 50 m (escluse le rampe di accesso degli automezzi nel caso dei rilevati). Dovranno essere messi in opera diversi schemi di rullatura scelti in funzione del terreno da compattare, per verificare ed eventualmente ottimizzare le operazioni di compattazione. Dovranno essere sperimentate almeno 2 miscele tra quelle ritenute idonee dallo studio di laboratorio e che soddisfino la stabilità Wj J O R E D O H G H O O H R S H U D , O W H U U H Q R G D X W L O L J J D U H S H U L O F D F H L U L V X O W D W L R S S R U W X Q D P H Q W H F H U W L I L F D W L G R Y U D Q Q R H V V H U H rilevato, esso dovrà essere costituito da almeno 3 strati di terreno trattato, aventi ciascuno uno spessore di 30 cm dopo compattazione. Inoltre per la realizzazione del campo prova, sia per il piano di posa sia per gli strati del corpo del rilevato dovranno essere effettuate le operazioni che seguono.

Dovrà essere tarata la spanditrice di calce per il controllo del dosaggio.

3 U L P D G H O O D V W H V D G H O O D F D O F H G R Y U j H V V H U H F R Q W U R O O D W R L O
nello studio delle miscele.

' R S R O D P L V F H O D J L R Q H G R Y U j H V V H U H G L Q X R Y R F R Q W U R O O D W R L O
La miscela dovrà essere poi compattata secondo schemi di rullatura prefissati.

Il prodotto finale dovrà essere controllato mediante la determinazione del modulo di deformazione, con piastra da 30 cm, ed il suo andamento nel tempo. Le misure dovranno essere effettuate per ogni strato almeno al tempo 0 (cioè subito dopo la compattazione), a 24h, a 3gg e a 7gg su almeno 5 punti appartenenti a zone di rilevato omogenea, V L D S H U O D P L V F H O D F K H S H U O H P R G D O L W j G L F R P S D W W D J L R Q H 6 R
dalla compattazione.

Dovranno inoltre essere misurati i valori del CBR sul terreno trattato per il campo prova, delle densità in situ e del FR Q W H Q X W R G j D F T X D Q H O O H S R U j L R Q L G L W H U U H Q R Y L Y H L Q Y L F L Q
Si dovranno determinare, mediante prove di laboratorio su campioni indisturbati prelevati dal terreno trattato, le F D U D W W H U L V W L F K H P H F F D Q L F K H L Q W H U P L Q L G L F R H V L R Q H j H G D Q
 c_u V L D Q H O O H F R Q G L J L R Q H e n e l c o n d i z i o n e d i c u i d o p o 28 g i o r n i d i c u r a z i o n e , i n d i c a t e n e l
seguito:

5 cicli di imbibizione ed essiccamento, ciascuno composto da completa imbibizione in acqua per almeno 4 giorni e da essiccamento per 24 h in forno a 105°C;

completa saturazione in acqua per almeno 7 giorni.

I valori dei parametri di resistenza così determinati dovranno garantire la stabilità del corpo del rilevato (condizioni a breve e a lungo termine). Per ogni campione provato verranno determinati peso di volume, densità in situ e grado di saturazione.

Dovrà essere determinato, sulla base delle prove di densità in situ di cui al par. 19.2.2.5.5, il valore medio di riferimento $\rho_{d,med}$ da utilizzare secondo i criteri di cui al suddetto paragrafo, rappresenta la media di tutte le prove di densità in situ condotte nel campo prova.

Dovrà essere controllato lo spessore dello strato finito.

' R Y U j H V V H U H Y H U L I L F D W D O j L G R Q H L W j G H O O H P H W R G R O R J L H H V H
gli strati, fuori sagoma, riprofilatura).

I risultati ottenuti dovranno confermare quelli dello studio. Nel caso nel quale i requisiti minimi, previsti al par. 19.2.2.2, nonché i valori di resistenza atti a garantire la stabilità del rilevato, non venissero raggiunti, dovranno essere modificati i metodi di compattazione e/o le miscele terra/calce fino ad ottenere i requisiti minimi richiesti; in caso contrario si dovrà scartare il prodotto sperimentato.

I campi prova dovranno costituire il riferimento per la costruzione dei rilevati pertinenti ai lavori finali dei campi prova G R Y U D Q Q R H V V H U H F K L D U D P H Q W H V S H F L I L F D W H O H P R G D O L W j U H D O L J J L

19.2.2.3.4 Scelta della miscela da utilizzare

La miscela ottimale scaturirà dai risultati delle analisi effettuate in laboratorio e da quelli ottenuti nel campo prova e, in ogni caso, dovrà essere approvata dalla Direzione Lavori.

19.2.2.4- Modalità di esecuzione e prescrizioni

La tecnica consiste nello spandimento della calce sulla superficie di terreno da trattare. Il PHGLDQWH O¶DXV meccanici.

Il trattamento a calce del terreno non dovrà essere effettuato in caso di pioggia, di temperature inferiori a 5°C, e in presenza di vento forte e nel caso nel quale ci sia presenza di acqua o venute di acqua sul piano di posa del rivestimento. Nel caso che il terreno sia saturo fino al p.c., prima di procedere al trattamento con calce del piano di posa del rivestimento, si dovrà procedere allo scottico del terreno. Dopo l'operazione, l'approvvigionamento della calce dovrà essere in quantità sufficiente per il tempo di lavoro. Il tempo di stoccaggio in cantiere non dovrà superare i 5 giorni.

19.2.2.4.1- Approvvigionamento e stoccaggio della calce

La calce dovrà essere consegnata con autobotti dotate di scarico pneumatico e stoccata in appositi silos filtro per la polvere. La quantità di calce dovrà essere sufficiente per il tempo di lavoro. Il tempo di stoccaggio in cantiere non dovrà superare i 5 giorni.

19.2.2.4.2- Fasi esecutive

La stabilizzazione a calce del terreno prevede le seguenti fasi:

- lo scotico;
- la preparazione del terreno da trattare;
- lo spandimento della calce;
- la miscelazione;
- la compattazione e finitura degli strati.

Resta inteso che qualora si utilizzino macchinari in grado di effettuare la preparazione del terreno (frantumazione) e la miscelazione del terreno con la calce contemporaneamente, le fasi b) e d) potranno essere unificate.

19.2.2.4.3- Scotico del terreno

Lo scotico del terreno dovrà essere eseguito con l'uso di macchinari in grado di effettuare la preparazione del terreno (frantumazione) e la miscelazione del terreno con la calce contemporaneamente, le fasi b) e d) potranno essere unificate. La profondità di scotico dovrà essere inferiore a 50 cm.

19.2.2.4.4 Preparazione del terreno

a) terreno in situ

Consiste nella frantumazione e nello sminuzzamento delle zolle da utilizzare, fino alla riduzione di eventuali grumi di terre limo-argillosi taliche il 100% passi attraverso un setaccio da 40 mm.

4XDORUD LO WHUHQHQR GD WUDWWDUH VLD WURSSR VHFFR GRYUj HV /D TXDQWLWj G¶DFTXD XWLOLj]DWD GRYUj H VeChéUaggiErga W uolo OnDgnd GD tutto lo strato di terreno da trattare, tale operazione dovrà essere effettuata prima di ultimare la frantumazione del terreno.

Al termine di tale operazione dovrà essere misurato, in più siti e a diverse profondità, la QWHQXWR G¶DFTXD : Lo strato di terreno da trattare, dopo la compattazione, non dovrà avere uno spessore superiore a 30 cm. Per spessori superiori a 30 cm il trattamento del terreno dovrà essere effettuato su più strati.

b) terreno in cava e/o da scavi

Qualora la terra venisse miscelata in un sito diverso da quello della lavorazione, si dovranno eseguire comunque tutte le operazioni previste nel precedente punto a) e dei successivi paragrafi 19.2.2.4.5 e 19.2.2.4.6. Le terre miscelate dovranno essere H WUDVSRUWDWH QHO OXRJR GHOO¶LPSLHJR GRSR OD PlemFHODJ o per essere protetti da eventuali piogge. La quantità di terreno da trattare a calce non dovrà essere superiore a quella che verrà impiegata nella giornata stessa.

Per i terreni provenienti da pali e diaframmi si rimanda a quanto detto al punto 19.2.2.3.

19.2.2.4.5 Spandimento della calce

Il quantitativo di calce da utilizzare non dovrà essere inferiore a quello ~~previsto~~ dalla Direzione Lavori, a valle del campo prova.

La stesa della calce dovrà essere effettuata mediante uno spanditore a dosaggio volumetrico regolato in funzione della velocità di avanzamento e dotato di un dispositivo ponderale che regoli ~~il dosaggio~~ volumetrico con una certa rapidità H SUHFLVLRQH (¶ SUHIHULELOH O¶XWLOLj]R GL VSDQGLWRUL D GR spandimento.

Essi dovranno essere dotati di attrezzature per evitare la dispersione della calce. ~~Per i mezzi~~ Per i mezzi utilizzati per la stesa dovranno essere dotati di gonne flessibili a bande.

Lo spandimento della calce non dovrà interessare una superficie superiore a quella che potrà essere utilizzata nella stessa giornata lavorativa ~~per evitare la~~ ED O¶DVSRUWDj]LRQH GHOO DFOFH GDJOL DJHQW carbonatazione.

Non si spargerà la calce in giornate di forte vento, capace di sollevarne una parte, in relazione sia alla sicurezza ~~del~~ del pers di cantiere sia alla ~~precisione~~ precisione del dosaggio.

/¶SSDOWDWRUH GRYUj HVHJXLUH LQ FQVR GL VSDQGLPHQWR GL FDO macchine spanditrici; questa verrà effettuata facendo transitare la macchina sopra una superficie ~~adossata~~ adossati teli (o contenitori) di dimensioni note e pesando la quantità di calce che viene raccolta da ciascun telo (o contenitore) ~~alla fine di~~ O¶DSHUWXUD GHL GRVDWRUL H OD YHORFLWj GL DYDQGLWRUL ~~per la~~ per la spanditura. L'operazione dovrà essere omogenea in senso longitudinale e trasversale.

19.2.2.4.6 Miscelazione della calce con il terreno

La miscelazione ~~calce~~ terreno dovrà essere realizzata con una o più passate di Pulvimixer, fino a quando tutte le zolle siano state ridotte a dimensioni tali per cui la componente ~~limo~~ argillosa passi interamente al setaccio da 25 mm.

Il miscelatore utilizzato dovrà essere del tipo a rotore e potrà essere semovente o trainato e permettere di lavorare strati di profondità almeno di ~~cm~~ 50.

Le modalità di miscelazione dovranno determinare il numero minimo di passaggi effettuati ad una determinata velocità di avanzamento che permetta di raggiungere una distribuzione uniforme della calce.

La qualità della miscelazione dovrà essere controllata ~~con~~ O¶WD ROWUH FKH YLVLYDPHQWH YHULILFDQGL H O¶DVVHQj]D GL VWULVFH GL FDOFH QRR DPDOJDPDWD QHO WHUHQHQR facendo ricorso ad opportuni indicatori (fenomeni ~~fisici~~).

Nel caso di miscelazione in siti diversi da quello di lavorazione, la quantità di terreno miscelato non dovrà essere ~~inferiore~~ superiore alla produzione giornaliera.

Le modalità operative indicate e le macchine impiegate comporteranno la creazione di giunti trasversali e longitudinali.

I giunti longitudinali ottenuti dalla lavorazione di strisce contigue devono risultare sovrapposti per almeno 15 cm ~~e~~ e nella stessa giornata lavorativa devono essere completati tratti di tracciato per tutta l'ampiezza prevista dal progetto.

1HL JLXQWL GL ODYRUR WUDVYHUVOL SHUSHQGLFRODUL DOO¶DVVH zone nelle quali il contenuto di calce, lo spessore, o il grado di compattazione ~~non~~ non siano adeguati e/o disomogenei.

/H ULSUHVH GRYUDQQR HVVHUHVH HJXLWH DOO¶LQLj]LR GHOO VaxF FHVVS superficie verticale, per evitare la possibilità che si manifestino successive fessurazioni.

Nel caso di trattamento su più strati i giunti longitudinali e trasversali dovranno essere opportunamente sfalsati.

È QHFHVVDULR JDUDQWLUH O¶DPPRUVDPHQWR IUD VWUDWL VXFFRVLVLYL

superiore verrà miscelato con uno spessore tale da garantire un ammorsamento di qualche cm nello strato sottostante. Qualora invece, la miscelazione sia eseguita in un sito diverso da quello della lavorazione, si provvederà a scarificare l'intera superficie strato preesistente prima di stendere il terreno già miscelato.

19.2.2.4.7- Compattazione e finitura

/H RSHUD]LRQL GL FRPSDWWD]LRQH SRWUDQQR HVVHUH LQL]LDWH VRO intervallo tra $W_{pt} \pm 2\%$.

Le caratteristiche geotecniche della miscela ~~terre~~ ^{terre} orientano la scelta dei rulli e ne condizionano le modalità G]LPSLHJR *OL VFKHPL GL UXOODWXUD XWLLOL]]DWL QHOOD UHDOL]]D del campo prova

/D ILQLWXUD VXSHUILFLDOH GHJOL VWUDWL GRYUJ DYYHQLUH FRQ O]L materiale.

Lo strato di terreno, dopo la compattazione, non dovrà avere uno spessore superiore a 30 cm. Per spessori ^{Superiori} a 3 trattamento del terreno dovrà essere effettuato su più strati.

Una volta ultimate le operazioni di costipamento e finitura, qualora lo strato trattato non venga ricoperto con un ulteriore strato e la superficie, soprattutto nei periodi estivi, ^{ulti} esposta in maniera prolungata al sole, sarà opportuno stendere, a protezione dello strato appena ultimato, un velo protettivo di emulsione bituminosa a lenta rottura del tipo EL55 con un dosaggio minimo di 1.5 kg/m². Tale strato di protezione dovrà essere rimosso prima di realizzare lo strato successivo. Per la protezione delle superfici finite potranno essere adottate soluzioni alternative secondo quanto sperimentato nel campo prova. Quest ultimo dovrà fornire chiare indicazioni anche ^{relative} alla protezione delle scarpate.

3HU DVVLFXUDUH XQ]DG HJXDWD FRPSDWWD]LRQH GHOOH VFDUSDWH G metodologie operative, prevedendo in ogni caso la costruzione fuori sagoma del rilevato ^{di 20 cm} e successiva riprofilatura.

Fermo restando quanto sopra riportato per quanto concerne la protezione delle scarpate del rilevato si potrà procedere nei m suddetti:

- 1) mantenimento del fuori sagoma suddetto e riprofilatura, con gradoni di ^{aggior} solo prima della stesa del vegetale;
- 2) rimozione del fuori sagoma subito dopo la compattazione dello strato (o degli strati) di rilevato e immediata protezione o con terreno vegetale ovvero con emulsione bituminosa.

Le soluzioni sopra dette ~~pos~~ ^{pos} possono essere adottate singolarmente o in combinazione tra di loro in relazione alle caratteristiche del rilevato in esecuzione.

&RQWUROOL LQ FRUVR G]RSHUD VXL PDWHULDOL

19.2.2.5.1- Calce

La calce dovrà provenire da fornitori qualificati ^{eventivamente} approvati dalla Direzione Lavori.

Le caratteristiche della calce, riportate al par. 19.2.2.2.b precedente, dovranno essere verificate secondo la seguente procedura:

per ogni trasporto in cantiere sarà prodotto, entro 24 ore dalla ~~conseg~~ ^{conseg} bollettino di prove ed analisi eseguite dal produttore giornalmente;

SHU RJQL DVVHJQDWDULD YHULILFD RJQL WRQ GHOOO JUDQ G]DFTXD GHO ~~Formata~~ ^{Formata} ~~del Mto~~ ^{del Mto} in ~~Qra~~ ^{Qra} 2ali per la calce idrata.

Nel caso in cui il prodotto non venga utilizzato entro 36 ore dalla consegna in cantiere, fermo restando le condizioni di stoccaggio stabilite in capitolato, dovranno essere eseguite le seguenti prove: granulometria, ~~relativa~~ ^{relativa} G]DFTXD FRQ

G]DFTXD FRQ ~~Formata~~ ^{Formata} ~~del Mto~~ ^{del Mto} in ~~Qra~~ ^{Qra} 2ali totali per la calce idrata.

19.2.2.5.2±Terre e miscele

Sul terreno da trattare dovrà essere prelevato 1 campione ogni 1.300m². ^{Ogni} ^{ciascun} campione prelevato si dovrà verificare che i valori ottenuti siano congruenti con quelli dello studio e che rispettino i limiti di cui al punto 19.2.2.2.a.

Sulla miscela dovrà essere effettuata, in laboratorio, una prova CBR ogni 3.000m³.

I risultati delle prove dovranno essere SRUUDWL LQ XQD UHOD]LRQH WHFQLFD FKH DW medesima relazione dovrà contenere un prospetto riepilogativo delle prove condotte.

19.2.2.5.3±Umidità del terreno

Per ogni giorno di lavorazione e per ogni ~~tratt~~ ^{tratt} RPRJHQR GL WHUHHQR GD XWLLOL]]DUH O FRQWHQXWR G]DFTXD GHO WHUHHQR GD WUDWWDUH DO PRPHQR GH della compattazione, entrambi con una frequenza di 1 ogni 1000 GL WHUHHQR VWHVR /]SSDQ adottare gli eventuali accorgimenti affinché sia verificata la corrispondenza tra la miscela di progetto ed il contenuto G]DFTXD

19.2.2.5.4±Fasi operative

Il controllo della taratura della spanditrice ^{do} dovrà essere effettuato per ogni variazione di percentuale di calce da

36WXGLR GL IRUPXOD]LRQH GHOOH PLVFHOH PL[GHVLJQ

La Direzione Lavori si riserva di approvare i risultati ottenuti ed ha facoltà di richiedere miscele e sui materiali presso un proprio laboratorio incaricato. Nel caso di discordanza tra i risultati delle prove, l'approvazione non ridurrà comunque la responsabilità dell'Impresa, relativa al raggiungimento dei requisiti finali dei conglomerati in opera.

/ ,PSUHVD GRYUj SUHVLGLDUH ULJRURVDPHQWH InedescortoddiProduzione HVVR Fabbrica (FPC) secondo le modalità previste dalla norma UNI EN 12108 controlli in produzione comprendono sia ODFFHUWDPHQWR SHULRGLFR GHU UHTXLVLWL GHILQLL Me sul processo di produzione dei conglomerati bituminosi.

/R VWXGLR GL IRUPXOD]LRQH GHOOH PLVFHOH GRYUj HVVHUH SUHVHQW (sette) dalla data di comunicazione di aggiudicazione definitiva, dovrà essere di data non anteriore a sei mesi da questo studio DYUj YDOLGLWj SHU O (QWH \$SSDOWDQWH SHU L VHL PHVL VXFFHVVLYL

19.3.1 ±Conglomerato bituminoso per strato di base

19.3.1.1- Descrizione

Lo strato di base in conglomerato bituminoso è costituito da un misto granulare, prevalentemente di frantumazione, composto da una miscela di aggregato grosso, fine e filler (secondo le definizioni riportate nella Norma UNI EN 13043

3\$JJUHJDWL SHU PLVFHOH ELVXIRULQRWDH SHUWDWWDPGQWDHURSRUWL impastato a caldo con bitume semisolido per uso stradale (con definizione e requisiti di cui alla Norma Norme UNI EN

3% LWXPH H OHJ-DSWHcheElevXIRUPQDSSOLF]LRQL VWUDGDOL' SUHY aggregati, steso in opera mediante macchina vibrofinitrice e costipato con rulli gommati, vibranti gommati e metallici.

Il conglomerato bituminoso, una volta messo in opera, dovrà conferire una resistenza meccanica allo strato di pavimentazione di cui fa parte tale da garantire la capacità di sopportare senza deformazioni permanenti le sollecitazioni trasmesse dalle r GHU YHLFROL H XQD VXIILFLHQWH IOHVVLentodelsottopondo, canidea metodo PHQW termine.

Lo spessore dello strato di base è prescritto nei tipi di progetto, salvo diverse indicazioni dalla Direzione Lavori.

19.3.1.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

I materiali ed i prodotti per uso strutturale utilizzati dovranno essere identificati, qualificati ed accettati in conformità alle Norme tecniche per le costruzioni (D.M. 14.01.2008 e s.m.i.).

/LGHQWLILFD]LRQH H OD TXDOLILFD GHU PDWHRegolamentoUEY n305/2011 del VVH Parlamento europeo e del Consiglio del 9 marzo 2011 che fissa condizioni armonizzate per la commercializzazione dei prodotti da costruzione, di seguito Regolamento prodotti da costruzione CPR 305/11.

Qualora il materiale da utilizzare sia compreso nei prodotti coperti dal predetto Regolamento, ciascuna fornitura GRYUj HVVHUH DFFRPSDJQDWD GDOOD 0DUFDWXUD &(DWWHVWDQWH armonizzate, secondo il sistema di attestazione previsto GDOOD QRUPDWLYD YLJHQWH /L,PSUH

Dichiarazione di Prestazione (DoP) relativa ai singoli materiali impiegati, siano essi prodotti che materiali costituenti. Tali marcature e/o dichiarazioni dovranno essere allegate allo studio IRUPXOD]LRQH GHOOH PLVFHOH

WDOL PDUFDWXUH H R GLFKLDUD]LRQL QRQ SRWUj PDL HVVHUH LQYRFDV lavori.

I materiali da impiegare nei lavori dovranno corrispondere ai requisiti generali di seguito indicati.

a) Aggregati

Il campionamento degli aggregati destinati alle prove di controllo dei requisiti di accettazione dovrà essere eseguito secondo la Norma UNI EN 932, la riduzione dei campioni in laboratorio dovrà essere eseguita in accordo alla Norma UNI EN 932.2.

I requisiti di accettazione degli aggregati naturali impiegati, qualora non specificato diversamente, dovranno essere conformi alle seguenti prescrizioni:

UNI EN 932 33URFHGXUD H WHUPLQRORJLD SHU OD GHVFUL]LRQH SHWUR

Regolamento prodotti da costruzione CPR 305/11;

\$OOHJDWR = \$ GHOD 1RUPD DUPRQL]]DWD 81, (1 3\$JJUHJDV

superficiali PHU VWUDGH DHURSRUWL HG DOWUH DUHH VRJJHWWH D WUDII

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente

/L\$JJUHJDW(Razione di dimensioni maggiori di 2 mm) dovrà essere costituito per il 70% da materiale frantumato e dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

- 1) perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 12097, non superiore al 25% (L₂₅);
- 2) affinità tra aggregato e bitume determinata secondo la Norma UNI EN 12697-11 parte A (metodo della bottiglia rotante) superiore al 95%
- 3) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore a 1;(F
- 4) contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degradabili, ai sensi della Norma UNI EN 12697-11, non superiore a 0.001

, Q RJQL FDVR O¶DJJUHJDWR JURVVR GRYUj HVVHUH FRVWLWXLWLa GD H polvere e da materiali estranei o inquinanti. I grani di aggregato non dovranno mai avere forma appiattita, allungata o lenticolare.

/¶DJJUHJDWR non Le dimensioni minori di 2 mm) dovrà essere costituito da sabbie di frantumazione e naturali (la percentuale di queste ultime non dovrà essere mai superiore al 30% in peso della miscela delle sabbie) e dovrà rispondere seguenti requisiti:

- 5) Limite Liquido, ai sensi della Norma UNI CEN ISO/TS 17820, non superiore al 25%; il Limite Plastico deve essere
- 6) contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degradabili, ai sensi della UNI EN 933
- 7) equivalente in sabbia, determinato secondo la Norma UNI EN 933 inferiore al 50 %.

Gli eventuali additivi, provenienti dalla macinazione di rocce calcaree o costituiti da cemento, calce idraulica, dovranno soddisfare ai seguenti requisiti:

- essere completamente passanti al setaccio 2 mm della serie UNI EN 13043;
- avere una percentuale di passante, in peso, al setaccio 0,125 mm della serie UNI EN 13043 non inferiore a 90;
- avere una percentuale di passante, in peso, al setaccio 0,063 della serie UNI EN 13043 non inferiore a 85.

/¶DQDOLVL JUDQXORPHWULFD VXOO¶DGGLWLYR G10.YUj HVVHUH HVHJXLW

b) Conglomerato bituminoso di recupero (fresato)

Potrà essere usato conglomerato bituminoso di recupero (fresato) previa sua riduzione a pezzature compatibili con la lavorazione in essere, nella misura e nelle modalità previste dalle Norme della serie 13108.

La percentuale in peso di materiale fresato riferita al totale della miscela di aggregati non potrà essere superiore al 25% e sarà caratteristiche del conglomerato bituminoso di recupero dovranno essere determinate in conformità alla Norma UNI EN 13108 , Q SDUWLFRODUH LO FXPOR GHYH HVVHUH SULYR GL PDWHU HVVHUH RSSRUWXQDPHQWH YDJOLDWR SHU HYLWDUH O¶LQVHULPHQW della miscela finale. Devono essere accertate il tipo, la quantità e le proprietà del legante e degli aggregati costituenti.

/D SHUFHQWXDOH GL FRQJORPHUDWR IUHVDWR GD LPSLHJDUH H OH obbligatoriamente dichiarati nello studio preliminare. I rifiuti prodotti dall'attività dell'appaltatore, in qualità di produttore e detentore, devono essere correttamente allocati, trattati e conferiti ai sensi delle vigenti disposizioni normative in materia di tutela ambientale. Ogni onere di carattere amministrativo

c) Legante

I bitumi per uso stradale dovranno essere bitumi semisolidi per uso stradale. Le informazioni complementari per i bitumi semisolidi B-50 o 70 leganti bituminosi:

CARATTERISTICHE BITUMI SEMISOLIDI PER USI STRADALI

REQUISITO	U.M.	Valori		Norma
Penetrazione a 25°C	0,1mm	50-70	70-100	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (Palla Anello)	°C	46-54	43-51	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	" - 8	" -10	UNI EN 12593
Penetrazione residua dopo indurimento metodo R.T.F.O.T.	%	•	•	UNI EN 126071
Variazione del punto di rammollimento metodo R.T.F.O.T.	°C	"	"	UNI EN 126071
Solubilità in solv. organici	%	•	•	UNI EN 12592

Per il campionamento e la preparazione dei campioni di prova si farà riferimento alle seguenti Normative Europee:

81, (1 3 & DPSLRQDPHQWR GL OHJDQWL ELWXPLQRVL´
81, (1 3 UHSDUD]LRQH GH L FDP SLRQL GL SURYD´

Gli additivi utilizzati nel confezionamento di conglomerati bituminosi sono prodotti naturali o artificiali che, miscelati agli aggregati o al bitume, facilitano il raggiungimento delle prestazioni richieste al conglomerato bituminoso. Possono essere impiegati per scopi diversi: per migliorare la lavorabilità del massetto, per aumentare la resistenza all'usura e alla lacerazione, per migliorare la resistenza alla trazione e alla flessione, per migliorare la resistenza alla corrosione, per migliorare la resistenza al gelo-dilatazione, per migliorare la resistenza ai raggi UV, per migliorare la resistenza alle macchie, per migliorare la resistenza all'inquinamento, per migliorare la resistenza all'abrasione, per migliorare la resistenza alla penetrazione dell'acqua, per migliorare la resistenza alla deformazione permanente, per migliorare la resistenza alla fessurazione, per migliorare la resistenza alla rottura, per migliorare la resistenza alla lacerazione, per migliorare la resistenza alla trazione, per migliorare la resistenza alla flessione, per migliorare la resistenza alla corrosione, per migliorare la resistenza al gelo-dilatazione, per migliorare la resistenza ai raggi UV, per migliorare la resistenza alle macchie, per migliorare la resistenza all'inquinamento, per migliorare la resistenza all'abrasione, per migliorare la resistenza alla penetrazione dell'acqua, per migliorare la resistenza alla deformazione permanente, per migliorare la resistenza alla fessurazione, per migliorare la resistenza alla rottura, per migliorare la resistenza alla lacerazione.

Il deterioramento di una pavimentazione dipende principalmente dalla perdita di adesione tra il D J J U H J D W R F R P S R Q H Q W H O D P L V F H O D / D G X U D W D G H O O D V W H V V D G L paramentro nel tempo.

Il loro dosaggio può variare da 0.20% a 0.70% sul peso del bitume a seconda delle condizioni di impiego e della tecnologia di miscelazione deve essere garantita da adeguata tecnologia.

compatibilità in relazione alla natura degli inerti, alle caratteristiche del bitume, alle proprie caratteristiche tecniche e ai parametri della seguente tabella:

PARAMETRO	U.M.	VALORE	NORMA
Aspetto (15°C)	-	liquido	-
Densità Apparente (20°C)	g/cm³	0,90±0,05	-
Determinazione della Viscosità (25°C)	Poise	0,5 ÷ 0,7	UNI EN ISO 20028:1992
Determinazione del Punto di Infiammabilità	°C	•	UNI EN ISO 2592:2011
Determinazione del Punto di Scorrimento	°C	”	UNI 20065:1997

CSA Parte Seconda: Norme Tecniche

formulazione indicata dovranno essere giustificati alla D.L. che si riserva di accettare le modifiche previa valutazione della documentazione di prequalifica consegnata.

d.3) Fibre di additivazione

Il tipo di fibre di additivazione dovrà essere quello di stabilizzarlo evitando la colatura del bitume. Il rinforzo strutturale garantisce il mantenimento delle caratteristiche prestazionali del conglomerato bituminoso nel tempo aumentandone la vita utile.

Indicativamente le fibre di additivazione strutturali in forma di pellets dovranno avere:

- Diametro medio = 4÷6 mm
- Lunghezza media = 3÷20 mm
- Densità Apparente = 0,30 ÷ 0,55 g/cm³
- Ceneri a 500°C (UNI EN 3451:2019) = 20÷45%
- Assorbimento in gasolio (quantità necessaria ad assorbirne 5g) J

Indicativamente le fibre di additivazione cellulosa vetro in forma di pellets dovranno avere:

- Diametro medio = 4÷6 mm
- Lunghezza media = 3÷20 mm
- Densità Apparente = 0,50 ÷ 0,75 g/cm³
- Ceneri a 500°C (UNI EN 3451:2019) = 50÷70%
- Assorbimento in gasolio (quantità necessaria ad assorbirne 5g) J

In entrambi i casi in forma di fibre dovranno avere:

- LDPHWUR PHGLR • PP
- XQJKHJJD PHGLD • PP
- 5HVLVWHQJD DOOD WHP SHUDWXUD • f &
- 5HVLVWHQJD DOOD WUDJLRQH • *3D
- \$OOXQJDPHQWR PDVVLPR •

La miscelazione avverrà con opportuno dosatore in fase di produzione del conglomerato bituminoso, direttamente nel cantiere. La miscelazione dovrà essere fatta in base alle dosi indicate nella scheda tecnica del prodotto.

In relazione alle caratteristiche prestazionali da soddisfare il dosaggio potrà variare dal 0,3÷1,0% sul peso degli aggregati. La percentuale ottimale per il raggiungimento dei parametri richiesti dovrà essere determinata in fase di prequalifica del conglomerato bituminoso con opportuno studio di formulazione che sarà consegnato alla D.L. con allegata documentazione e scheda tecnica del prodotto.

e) Miscela

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la conformità delle Norme UNI EN 13108. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

La miscela degli aggregati da adottarsi dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 32	100
Setaccio 20	73-100
Setaccio 16	60 - 94
Setaccio 12.5	49 - 87
Setaccio 8	38 - 73
Setaccio 4	27 - 56
Setaccio 2	17 - 40
Setaccio 1	12 - 31
Setaccio 0, 5	7 - 22
Setaccio 0, 25	5 -16
Setaccio 0, 063	3 - 8

Il contenuto di bitume (gradazione 50/70) dovrà essere compreso tra il 3,0% e il 3,5% in peso sulla miscela e la percentuale ottimale dovrà essere determinata attraverso uno studio di formulazione sviluppato secondo il metodo volumetrico. Per gli strati di minor spessore finito dovranno essere adottate composizioni granulometriche prossime alla curva limite superiore.

19.3.1.3- Studio di formulazione delle miscele (mix design)

Il dosaggio necessario per la produzione di un conglomerato bituminoso in grado di meglio soddisfare ai requisiti di accettazione previsti dalla presente Normativa Tecnica.

* Il dosaggio ottimale della miscela dovrà essere documentato con tutti i certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate, sia sui materiali componenti che sul conglomerato da utilizzare in stesa.

Dovranno essere indicati:

- natura e provenienza degli aggregati mediante la certificazione della marcatura CE;
- per ciascuna frazione e per la miscela di aggregati che si intende impiegare;
 - la curva granulometrica (UNI EN 924),
 - la massa volumica apparente dei granuli (UNI EN 12697-6),
 - tutte le caratteristiche fisiche e meccaniche indicate dalle presenti prescrizioni ai paragrafi 19.3.1.2.a/b/c/d/e;
- tipo e qualità del bitume, documentato mediante certificato di marcatura CE;
- dosaggio ottimale nella miscela documentato attraverso il percorso di valutazione eseguito in laboratorio con metodo volumetrico;
- temperatura di costipamento della miscela;
- numero di giri N_{10} , N_p , N_{max} derivati dalla costruzione della curva di addensamento;
- certificazione delle prestazioni meccaniche raggiungibili dal conglomerato.

Una volta accettato dalla Direzione Lavori lo studio della miscela, i tollerati scostamenti, rispetto allo studio di formulazione, a condizione che tali scostamenti non superino i valori minimi e massimi previsti dalle schede tecniche allegate al presente regolamento.

- “ $\pm 1.5\%$ sulla quantità di filler;
- “ $\pm 0.25\%$ sulla quantità di bitume.

Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697-31) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a N_{10} = 10 rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N_p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N_{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%
Resistenza a trazione indiretta a 25°C ⁽²⁾ (UNI EN 1269723)	> 0,75 10 ³ GPa
6 H Q V L E L O L ⁽²⁾ W j D O O ∇ D F T X D (UNI EN 1269712)	•

⁽¹⁾ /D SUHVVD J LUDWRULD GRYUj DYHUH OD FRQILJXUD]LRQH SUHYLVWD QHOOL\$OO
⁽²⁾ misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto. I valori di riferimento dovranno essere definiti assieme al numero massimo di giri nello VWXGLR SUHVHQW DWR GDOO¶ , PSUHV D

19.3.1.4 Formazione e confezione della miscela

Il conglomerato sarà confezionato mediante impianti fissi automatizzati di tipo discontinuo idonee caratteristiche, mantenuti sempre perfettamente funzionanti ed efficienti in ogni loro parte. Gli impianti dovranno comunque garantire uniformità di produzione ed essere in grado di realizzare miscele del tutto rispondenti a quelle di progetto. Il dosaggio dei componenti della miscela dovrà essere eseguito a peso, mediante idonea apparecchiatura la cui efficienza dovrà essere costantemente controllata.

Ogni impianto dovrà assicurare il riscaldamento del bitume alla temperatura richiesta e a temperatura uniforme fino al momento della miscelazione, nonché il perfetto dosaggio sia del bitume che dell'additivo.

La zona destinata allo stoccaggio degli aggregati sarà preventivamente e convenientemente sistemata per annullare la presenza di sostanze argillose e ristagni di acqua che possono compromettere la pulizia degli aggregati. Inoltre, i cumuli delle diverse classi di inerte dovranno essere nettamente separati tra di loro e l'operazione di rifornimento nei predosatori dovrà essere eseguita con la massima cura. Si farà uso di almeno 4 classi di aggregati con predosatori in numero corrispondente alle classi impiegate. La produzione di ciascun impianto non dovrà essere spinta oltre la sua potenzialità per garantire il perfetto essiccamento.

GHOO¶ , la perfetta vagliatura dovrà assicurare una idonea riclassificazione delle singole classi di inerte; dovrà essere garantito l'uniforme riscaldamento della miscela.

Resta pertanto escluso l'uso di impianto a scarico diretto.

Il tempo di mescolazione HIIHWL YR VDUj VWDELOLWR LQ IXQJLRQH GHOOH F temperatura raggiunta dai componenti la miscela, in misura tale da permettere un completo ed uniforme rivestimento degli aggregati con il legante, ma non dovrà mai scendere al di sotto dei 25 secondi.

/D WHP SHUDWXUD GHJOL DJJUHJDWL DOO¶ DWWR GHOD PHVFROD¶ LRQH 180° C, salvo diverse disposizioni della Direzione Lavori, rapporto al tipo di bitume impiegato.

Per la verifica delle suddette temperature, gli essiccatori, le caldaie e le tramogge degli impianti dovranno essere muniti di termometri fissi perfettamente funzionanti e periodicamente tarati.

L'umidità degli aggregati all'uscita dell'essiccatore non dovrà di norma superare lo 0,5%.

19.3.1.5 Posa in opera della miscela

La miscela bituminosa verrà stesa sul piano finito della fondazione dopo che sia stata accertata dalla Direzione Lavori la rispondenza di quest'ultima ai requisiti di quota, sagoma, densità e portanza prescritti sempre dalla Direzione Lavori.

Il trasporto del conglomerato dall'impianto di confezione al cantiere di stesa dovrà avvenire mediante mezzi di trasporto di adeguata portata, efficienti, veloci e comunque sempre dotati di telone di copertura, per evitare i raffreddamenti superficiali eccessivi e formazione di crostoni.

Prima della stesa del conglomerato su strati di fondazione in misto cementato, per garantire l'ancoraggio, si dovrà provvedere alla rimozione della sabbia eventualmente non trattenuta dall'emulsione bituminosa stesa precedentemente a protezione del misto cementato stesso.

La posa in opera dei conglomerati bituminosi verrà effettuata a mezzo di macchinari dei tipi approvati dalla Direzione Lavori, in perfetto stato di efficienza e dotate di automatismi di avviamento. Le vibrofinitrici dovranno comunque lasciare uno strato finito perfettamente sagomato, privo di sgranamenti, e privo di difetti dovuti a segregazione degli elementi litoidi più grossi. La finitrice dovrà procedere ad una velocità tale da garantire XQD FRPSDWWDJLRQH LQLJLD OH WDOH GD SHUPHWWHUH DOO¶ D]LRQ richiesto dello strato; indicativamente la finitrice non dovrà procedere ad una velocità superiore a 1 m/min e comunque tale da non compromettere la finitura superficiale dello strato con formazione di striature e/o vespai.

Nella stesa si dovrà porre la massima cura alla formazione dei giunti longitudinali, e se richiesto dalla direzione lavori per quei tratti stradali ove sia possibile mediante tempestivo affiancamento di una strisciata alla precedente con l'impiego di 2 fini. Qualora ciò non sia possibile, il bordo della striscia già realizzata dovrà essere spalmato con emulsione bituminosa per assicurare la saldatura della striscia successiva. Se il bordo risulterà danneggiato o arrotondato si dovrà procedere al taglio verticale con idonea attrezzatura.

I giunti trasversali derivanti dalle interruzioni giornaliere dovranno essere realizzati sempre previo taglio ed asportazione della parte terminale di azzeramento.

La sovrapposizione dei giunti longitudinali tra i vari strati sarà programmata e realizzata in maniera che non cadano mai in corrispondenza delle 2 fasce della corsia di marcia normalmente interessata dalle ruote dei veicoli pesanti.

Procedendo alla stesa in più strati, questi non potranno essere sovrapposti senza sosta. Tra di essi dovrà essere interposta una mano di ancoraggio di emulsione bituminosa, spruzzata in ragione di almeno 1,50 kg/m², successivamente alla sua rottura, dovrà essere opportunamente trattata con filler allo scopo di impedire l'azione di cantiere di trascinare il legante nel percorso di ritorno. Gli strati finiti dovranno avere uno spessore non inferiore a 8 cm.

VXSHULRUH D FP LQ TXHVW XOWLPR FDVR VL GRYUj D Fm laaggughe O¶ DGGHQVDPHQWR ULFKLHVWR

/D WHP SHUDWXUD GHOF RQJ JORPHUDWR ELWXPLQRVR DOO¶D WWR a 140°C.
in ogni momento non inferiore a 140°C.

La stesa dei conglomerati dovrà essere eseguita quando le condizioni meteorologiche generali potranno pregiudicare la perfetta riuscita del lavoro; gli strati eventualmente compromessi (con densità inferiori a quelle richieste) dovranno essere immediatamente rimossi e successivamente ricostruiti a spese dell'Impresa.

La compattazione dei conglomerati dovrà iniziare appena stesi dalla vibrofinitrice e condotta a termine senza soluzione di continuità. La compattazione sarà realizzata a mezzo dei rulli gommati o vibranti gommati con ausilio di rulli a ruote metalliche, tutti in numero adeguato ed aventi idoneo peso e caratteristiche tecnologiche avanzate, in modo da assicurare il raggiungimento delle massime densità ottenibili. Dovranno essere disponibili in qualsiasi momento almeno un rullo tandem a ruote metalliche, dal peso minimo di 10 t e non superiore a 14 t, ed un rullo gommato.

Si avrà cura, inoltre, che la compattazione sia condotta con la metodologia più adeguata per ottenere uniforme addensamento in ogni punto ed evitare fessurazioni e scorrimenti nello strato appena steso.

La superficie degli strati, a seguito di costipamento, dovrà presentarsi priva di irregolarità, ondulazioni e segregazione degli elementi di maggiori dimensioni.

19.3.1.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

\$OOD IRUPXOD¶LRQH GHILQLWD D VHJXLWR GL VWXGLR VSHULPHQWDOH ULJRURVDPHQWH LQ IDVH GL HVHFX¶LRQH GHL ODYRUL FRGLJBRMDDQ GRQ SURGX¶LRQH q IDWWR FDULFR DOO¶SSSDOWDWRUH LO SUHOLHYRqGL XQ ogni tipo di materiale messo in opera. Il prelievo andrà fatto in contraddittorio con un Rappresentante della Stazione Appaltante.

Apposito contenitore, oltreché il personale necessario ad effettuare il prelievo sarà messo a disposizione da parte della Stazione Appaltante.

*OL RQHUL GHOOH DWWLYLWj GL FXL VRSUHD VRQR SSOLQVWQHGGLDD¶FRS fase di offerta.

Per ogni campione andrà compilato e sottoscritto apposito verbale messo a disposizione dalla Stazione Appaltante.

Ove personale della Stazione Appaltante, anche se preventivamente avvisato, non potesse essere presente, non potrà comunque procedere con il prelievo del materiale di cui sopra, mettendolo a disposizione, il giorno successivo.

Il campione così prelevato sarà inteso come esemplare rappresentativo della produzione giornaliera per tipologia di materiale, Q FRQVHJXHQ¶D OD PDVVD YROXPLFD DFFHUWDWD LQ WDOH FDULFR SLRQH elemento di riferimento per le successive carote prelevate in stesa e per i parametri.

Allo scopo, in corso d'opera, in ogni fase delle lavorazioni nonché in fasi successive la Direzione Lavori effettuerà, a sua discrezione, tutte le verifiche, prove e controlli, atti ad accertare la rispondenza qualitativa e quantitativa dei lavori alle prescrizioni contrattuali, presso Laboratorio qualificato e di propria insindacabile fiducia.

Inoltre la D.L., al fine di verificare le condizioni di stesa, in analogia con quanto disposto dall'art. 23.3 e con oneri a carico dell'Impresa, dovrà provvedere al prelievo di campioni di conglomerato in numero di almeno 3 per ogni strato, secondo le disposizioni del CSA, verranno effettuati n. 12 carotaggi previsti n. 6 allineamenti trasversali GLVWULEXLWL DG LQL¶R H ILQH WUDWWD FRQ XQD FDGHQ¶D GLUDQALI saranno n. 2, effettuati a ml 1,00 dalla linea di mezzzeria e a ml. 1,00 dal bitumato, entrambe verso il centro corsia. I

parametri posti in analisi saranno i seguenti:

Percentuale dei vuoti

Spessore degli strati

Regolarità

I risultati, se approvati dalla D.L., costituiranno accettazione delle condizioni di stesa per successivi interventi.

19.3.1.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Al termine della compattazione lo strato di base dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 96% della densità giratoria di progetto.

IL peso di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN 12697 carote di 10 cm di diametro, prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali misurati. Il valore risulterà dalla media di due prove.

&RPH SUHVFULWWR DOO¶DUW OD VXSHUILFLH GHOOH VWWDWR base sia ottenuta per sovrapposizione di strati distinti, comunque con modalità di cui al medesimo articolo), a seguito di costipamento, dovrà presentarsi priva di irregolarità, ondulazioni e segregazione degli elementi di diverse dimensioni.

/D UHJRODULWj VXSHUILFLDOH VDUj YHQLHQH, IPOSTWQALFRQDQXQDQZQDQVWUHQWUWL finita di ciascun strato, dovrà aderirvi uniformemente. Saranno tollerati scostamenti occasionali e contenuti nel rispetto dei spessori e delle sagome di progetto.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o in meno, fino al 20% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente, a carico dell'Impresa.

GHOO¶SSSDOWDWRUH tratterà l'Impresa, a cui sarà affidata la verifica della conformità alla D.L., la quale si riserva eventuali detrazioni per spessori non conformi al progetto.

19.3.2- Conglomerato bituminoso per strati di collegamento e di usura tradizionali

19.3.2.1- Descrizione

Il conglomerato utilizzato per la realizzazione degli strati superficiali (binder ed usura) è costituito da una miscela di aggregati di tipo I e II, bitume di tipo I, filler e additivi. La miscela deve essere omogenea e deve essere prodotta in cantiere o in stabilimento. La miscela deve essere prodotta in cantiere o in stabilimento. La miscela deve essere prodotta in cantiere o in stabilimento.

19.3.2.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

I materiali ed i prodotti per uso strutturale utilizzati dovranno essere identificati, qualificati ed accettati in conformità alle Norme tecniche per le costruzioni (D.M. 14.01.2008 e s.m.i.).

Il conglomerato bituminoso deve essere prodotto in conformità alle norme tecniche per le costruzioni (D.M. 14.01.2008 e s.m.i.). Il conglomerato bituminoso deve essere prodotto in conformità alle norme tecniche per le costruzioni (D.M. 14.01.2008 e s.m.i.).

Qualora il materiale da utilizzare sia compreso nei prodotti coperti dal predetto Regolamento, ciascuna fornitura deve essere accompagnata da una Dichiarazione di Prestazione (DoP) relativa ai singoli materiali impiegati, siano essi prodotti che materiali costituenti. I materiali da impiegare nei lavori dovranno corrispondere ai requisiti generali indicati.

a) Aggregati

Il campionamento degli aggregati destinati alle prove di controllo dei requisiti di accettazione dovrà essere eseguito secondo la Norma UNI EN 932-2, la riduzione dei campioni in laboratorio dovrà essere eseguita secondo la Norma UNI EN 932-2.

I requisiti di accettazione degli aggregati naturali impiegati, qualora non specificato diversamente, dovranno essere conformi alle seguenti prescrizioni:

- x UNI EN 932-3
- x Regolamento prodotti da costruzione CPR 305/11;
- x \$OOHJDWR = \$ GHOD 1RUPD DUU

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente

Il conglomerato bituminoso (razionale) dovrà essere costituito da elementi sani, duri, durevoli, approssimativamente poliedrici, con spigoli vivi, a superficie ruvida, puliti ed esenti da polvere o da materiali estranei. Potrà, inoltre, essere costituito da elementi lapidei di provenienza o natura petrografica diversificata, purché le prove di caratterizzazione ed accettazione, eseguite su campioni di aggregato che si intende impiegare, attestino il rispetto dei seguenti requisiti:

per strati di collegamento (binder):

- 1) il 100% del materiale deve provenire da frantumazione;
- 2) la perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 1097-2, non dovrà essere superiore al 10%;
- 3) affinità tra aggregato e bitume determinata secondo la Norma UNI EN 12697-2 (metodo della bottiglia rotante) superiore al 95%;
- 4) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore al 10%;
- 5) contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, di rocce degradabili, ai sensi della Norma UNI EN 12697-2, inferiore al 5%;
- 6) il 100% del materiale deve provenire da frantumazione;
- 7) la perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 1097-2, non dovrà essere superiore al 10%;
- 8) Potrà essere usato conglomerato bituminoso di recupero (fresato), previa sua riduzione a pezzature compatibili con la lavorazione in essere, nella misura e nelle modalità previste dalle Norme della serie 13108.
- 9) La percentuale in peso di materiale fresato riferita al totale della miscela di aggregati non potrà superare il 20%.

per strati di usura:

- 1) il 100% del materiale deve provenire da frantumazione;
- 2) la perdita in peso alla prova Los Angeles, UNI EN 1097-2, non dovrà essere superiore al 10%.

alla frammentazione GHYH HVVHUH L QJ) Hb l'uso di sezioni ambiente montano (provincia di Belluno) il valore potrà essere inferiore al 20% (1)

- 3) affinità tra aggregato e bitume determinata secondo la Norma UNI EN 12697-1 Parte A (metodo della bottiglia rotante) superiore al 95%;
- 4) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore a 1;(F
- 5) contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degradabili, ai sensi della Norma UNI EN 19973 L QI HULRUH DOO I
- 6) O I L Q G L F H G L I R U P D V H F R - Q G e e s s e r e l i m i t a t a d a 8 5 (1
- 7) O I L Q G L F H G L D S S L D W W L P H Q W R 3, d o v e e s s e r e i n f e r i o r e d a 1 2 % (1
- 8) il coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) delle graniglie, secondo la Norma UNI EN 1097 deve essere non inferiore a 0,45 (PS₃₀);

La miscela finale degli aggregati, almeno per il 30% del totale, dovrà contenere nella frazione più grossa, aggregati di natura basaltica, porfirica o in generale, di natura vulcanica effusiva; saranno ritenuti idonei anche aggregati industriali provenienti dalla frantumazione di scorie di forno elettrico purché accompagnati da opportuna documentazione comprovante la rispondenza dei requisiti necessari al loro riutilizzo in linea con la vigente legislazione. 1 R Q q D P P H V V D O I D J J L X Q W D G L F R Q J O R P H U D W R I U H V D W R L Q G L S

/ I D J J U H J D W R n e l l e d i m e n s i o n i m i n o r i d i 2 m m) d e v e e s s e r e c o s t i t u i t o e s c l u s i v a m e n t e d a s a b b i e d i f r a n t u m a z i o n e . D o v r à i n o l t r e r i s p o n d e r e a i s e g u e n t i r e q u i s i t i :

- 9) la prova Los Angeles, secondo Norma UNI EN 1297 eseguita sul granulato da cui provengono le sabbie naturali utilizzate nella miscela, deve dare una perdita in peso non superiore al 25% (1)
- 10) O I H T X L Y D O H Q W H L Q V D E E L D G H W H U 3, d o v e e s s e r e n o n i n f e r i o r e a 6 0 % p e r l o s t r a t o d i c o l l e g a m e n t o e d a l 7 4 % p e r l o s t r a t o d i u s u r a ;

Gli additivi (filler), provenienti dalla macinazione di rocce preferibilmente calcaree ovvero costituiti da cemento, calce idrata, calce idraulica, polveri di asfalto, dovranno soddisfare ai seguenti requisiti:

- essere completamente passanti al setaccio 2 mm della serie UNI EN 13043;
- avere una percentuale di passante, in peso, al setaccio 0,125 mm della serie UNI EN 13043 non inferiore a 90;
- avere una percentuale di passante, in peso, al setaccio 0,063 mm della serie UNI EN 13043 non inferiore a 85;
- essere costituiti da materiale non plastico (Limite Plastico e Indice di Plasticità non determinabili).

b) Conglomerato bituminoso di recupero (fresato).

Per quanto riguarda le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si rimanda al precedente art. 19.3.1.2b.

c) Legante.

(VVR GRYUj DYHUH L UHTXLVLWL SUHWHU e leganti bituminosi Specifiche per i bitumi (1 per applicazioni stradali SHU L ELWXPL -70 H P 10103. Per la valutazione delle caratteristiche di accettazione si farà riferimento alle normative UNI EN già previste per la verifica del legante utilizzato nello strato bituminoso di base (art. 19.3.1.2.c).

d) Additivi.

Per quanto riguarda le caratteristiche degli additivi si rimanda al precedente art. 19.3.1.2.d

e) Miscela.

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la SURGXJLRQH GL WXWWH OH PLVFHOH QHO ULVSHWWR GHOOH FDUDWWH Z A delle Norme UNI EN 13108. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

e.1) Strato di collegamento (binder)

La miscela degli aggregati da adottarsi per lo strato di collegamento (binder) dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 25	100
Setaccio 20	88 - 100
Setaccio 16	75 - 92

Setaccio 12.5	61 - 83
Setaccio 8	48 - 71
Setaccio 4	32 - 56
Setaccio 2	20 - 45
Setaccio 1	14 - 36
Setaccio 0, 5	9 - 27
Setaccio 0, 25	6 - 19
Setaccio 0, 063	4 - 8

Il tenore di bitume dovrà essere compreso tra il 4,0% ed il 5,0% in peso, sul peso del conglomerato.

Per strati di collegamento, il tenore di bitume dovrà essere compreso tra il 4,0% ed il 5,0% in peso, sul peso del conglomerato, e dovrà essere prossimo al limite superiore del fuso allo scopo di ottenere la maggior chiusura del conglomerato in termini di addensamento.

Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 1269731) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%
Resistenza a trazione indiretta a 25°C ⁽²⁾ (UNI EN 1269723)	> 0,75 10 ³ GPa
Indice di compatibilità ⁽²⁾ (UNI EN 1269712)	•

⁽¹⁾ /D SUHVVD JLUDWRULD GRYUj DYHUH OD FRQILJXUD]LRQJ SUHYLVWD QHOOD]SO

⁽²⁾ misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto, determinata su provini addensati pressa giratoria; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero massimo di giri, in base al tipo di macchina utilizzata.

e.2) Strato di usura

La miscela degli aggregati da adottarsi per lo strato di usura dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 12.5	100
Setaccio 8	74 - 100
Setaccio 4	43 - 68
Setaccio 2	25 - 45
Setaccio 1	19 - 33
Setaccio 0, 5	14 - 25
Setaccio 0, 25	10 - 19
Setaccio 0, 063	5 - 11

Il tenore di bitume dovrà essere compreso tra il 5,2% e il 5,8% in peso, sul peso del conglomerato e dovrà comunque identificarsi con quello risultante dallo studio di formulazione della miscela, soprattutto nel caso di utilizzo nella miscela degli aggregati di granella di scoria da forno elettrico.

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto ρ_d di provini addensati pressa giratoria; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero massimo di giri N_{max} .

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697-31) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a $N_{10} = 10$ rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N_p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N_{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ °C (UNI EN 12697-23)	> 0,75 10 ³ GPa
SHQVLELOLWj DOO¶DFTXD (UNI EN 12697-12)	•

⁽¹⁾ /D SUHVVD JLUDWRULD GRYUj DYHUH OD FRQILJXUD]LRQH SUHYLVWD QHOOD¶\$O

⁽²⁾ misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

19.3.2.3- Studio della miscela in laboratorio

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di base.

19.3.2.4- Formazione e confezione della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di base.

19.3.2.5- Posa in opera della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di base, salvo le seguenti modifiche:

- le miscele saranno stese dopo un'accurata pulizia della superficie di appoggio mediante motoscopa (ed eventuale lavaggio) e la successiva distribuzione di un volume di ancoraggio di emulsione bituminosa acida al 55% (C 55 B 4), scelta in funzione delle condizioni atmosferiche ed in ragione di 500 g/m². La stesa della miscela non potrà avvenire prima della completa rottura dell'emulsione bituminosa.
- la stesa sarà sempre effettuata in singolo strato e non potrà essere sovrapposta.

La superficie dello strato di usura, a seguito di costipamento, dovrà presentarsi priva di irregolarità, ondulazioni e segregazione degli elementi di dimensioni diversificate.

19.3.2.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di base.

19.3.2.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Al termine della compattazione lo strato di collegamento dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 97% della densità ρ_{max} di progetto ρ_d . La valutazione del peso di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN-12697-31 con carote di 10 cm di diametro, prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali messi in opera. Il valore risulterà dalla media di due prove. Particolare cura dovrà essere nel riempimento delle cavità rimaste negli strati superficiali dopo il prelievo delle carote. Per lo strato di usura dovranno, inoltre, essere verificate le seguenti prescrizioni:

- 1) dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 98% della densità giratoria di progetto ρ_d .
- 2) Il conglomerato bituminoso deve avere una stesa superficiale tale da non risultare scivoloso. Le caratteristiche di antisdrucciolevolezza valutate mediante Coefficiente di Aderenza Trasversale (CAT) rilevato mediante

apparecchio S.C.R.I.M. (Sideway force Coefficient Routine Investigating Machine), secondo Norma UNI CEN/TS 15901-6, sarà considerato: buono, per valori non inferiori a 0,55; soddisfacente, per valori compresi tra 0,40 e 0,55, in questo caso il conglomerato verrà penalizzato; insufficiente e quindi non accettabile per valori inferiori a 0,40.

- 3) La macrotestitura superficiale dello strato, rilevata mediante strumento laser rispondente alla Norma ISO 13473 ed espresso come valore MPD (Mean Profile Depth), ovvero espressa in termini di altezza di sabbia (HS), ai sensi della Norma UNI EN 13036, dovrà essere maggiore di 0,4 mm.
- 4) , O FRQJORPHUDWR ELWXPLQRVR LQ RSHUD GHYH DYHUH XQD VXS misurato su tratti più lunghi della stessa strada dovrà risultare: $\frac{1}{100} \text{ m}$ PP P GHYLD]LRQH VV superiore a 0.4 mm/m).

Le misure di CAT, MPD (HS) e IRI dovranno essere, di norma, effettuate non prima del 60° giorno di apertura della strada al traffico né dopo il 180° giorno. I rilievi potranno essere effettuati D W W D H F F H] L R Q H S H U O ¶ , 5 , V X T X tratti esclusi dalle misure, la Direzione Lavori potrà disporre la realizzazione di quei rilievi che riterrà necessari allo stato della pavimentazione e alle carenze funzionali individuabili visivamente.

& R P H U L F K L H V W R G D O O ¶ D U W O D V X S H U I L F L H G H J O L V W U D W L seguito di costipamento, dovrà presentarsi priva di irregolarità, ondulazioni e segregazione degli elementi di dimensioni.

/ D U H J R O D U L W j V X S H U I L F L D O H V D U j D Q F K H Y H U L I L F D W D F R Q X Q ¶ D V W D superficie finita di ciascuno strato, dovrà aderirvi uniformemente. Saranno tollerati scostamenti occasionali nel limite di 4 mm. Il tutto nel rispetto degli spessori e delle sagome di progetto.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o in meno, fino a 15% dello spessore totale per i EL Q G H U H I L Q R D O S H U O ¶ X V X U D D F R Q G L] L R Q H P saltuariamente, S U H Y L D U L P R] L R Q H D F D U L F R G H O O ¶ \$ S S D O W D W R U H G H O O ¶ L Q W della D.L., la quale si riserva eventuali detrazioni per spessori non conformi al progetto.

19.3.3- Conglomerati bituminosi per risagome

19.3.3.1- Descrizione

Il conglomerato utilizzato per risagome è un materiale confezionato e messo in opera in analogia a quanto previsto per i conglomerati bituminosi tradizionali.

19.3.3.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati.

Valgono le stesse prescrizioni indicate per gli aggregati da utilizzare negli strati di collegamento e usura tradizionali confezionati con bit K P H Q R U P D O H V H P L V R O L G R G L F X L D O O ¶ D U W D

b) Legante.

Per il conglomerato tipo 0/20 valgono le stesse prescrizioni indicate per i bitumi da utilizzare negli strati di collegamento H X V X U D W U D G L] L R Q D O L G L F X L D O O ¶ D U W D e per i bitumi tipo W12 e 0/8 valgono le prescrizioni indicate per il legante modificato per strati di usura di cui al successivo art. 19.3.4.2b.

c) Miscela.

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si garantisce la SUR G X] L R Q H G L W X W W H O H P L V F H O H Q H O U L V S H W W R G H O O H F D U D W W H U

ZA delle Norme UNI EN 13103-1:2006. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

c.1) Conglomerato per risagome 0/20

La miscela degli aggregati da adottarsi per lo strato di collegamento (binder) dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 56 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 20	100
Setaccio 16	80 - 100
Setaccio 12.5	70 - 100
Setaccio 8	54 - 80
Setaccio 4	38 - 62

Setaccio 2	25 - 45
Setaccio 1	16 - 36
Setaccio 0, 5	9 - 27
Setaccio 0, 25	6 - 19
Setaccio 0, 063	4 - 8

Il tenore di bitume dovrà essere compreso tra il 4,5% ed il 5,5% sul peso degli aggregati.

La percentuale massima di conglomerato fresato riferita al totale della miscela di aggregati è, dal 20%, le caratteristiche del conglomerato di recupero e le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si riferiscono ai parametri di riferimento. Per quanto riguarda le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si riferiscono ai parametri di riferimento.

La miscela degli aggregati da adottarsi per rappezzi e risagome con conglomerato tipo 0/12 dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 12,5	100
Setaccio 8	74 - 100
Setaccio 4	43 - 68
Setaccio 2	25 - 45
Setaccio 1	19 - 33
Setaccio 0, 5	14 - 25
Setaccio 0, 25	10 - 19
Setaccio 0, 063	5 - 11

Il tenore di legante modificato dovrà essere compreso tra il 5,2% ed il 5,5% sul peso degli aggregati.

Il legante modificato dovrà essere compreso tra il 5,2% ed il 5,5% sul peso degli aggregati. La percentuale massima di conglomerato fresato riferita al totale della miscela di aggregati è, dal 15%, le caratteristiche del conglomerato di recupero e le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si riferiscono ai parametri di riferimento. Per quanto riguarda le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si riferiscono ai parametri di riferimento.

La miscela degli aggregati da adottarsi per rappezzi e risagome con conglomerato tipo 0/8 dovrà avere una composizione granulometrica contenuta nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 10	100
Setaccio 8	90 - 100
Setaccio 4	55 - 73
Setaccio 2	34 - 54
Setaccio 1	23 - 39
Setaccio 0, 5	17 - 29

Setaccio 0, 25	12 -21
Setaccio 0, 063	6 - 11

Il tenore di legante modificato dovrà essere compreso tra il 5,2% ed il 6,0% sul peso degli aggregati.

Il legante modificato dovrà essere conforme ~~TA XDWR SUHVFWLWWR GDOO¶DUW~~ E

La percentuale massima di conglomerato fresato riferita al totale della miscela di aggregati è, dal 15% centuale, le
~~FDUDWWHULVWLFKH GHO FRQJORPHUDWR GL UH~~ ~~Hexadurno obbligatoriamente~~ ~~DWWH~~
~~GLFKLDUDWL QHOOR VWXGLR SUHOLPLQDUH GHOOD PLVFHOD FKH O¶PS~~
 dei lavori per definire i parametri di riferimento. Per quanto riguarda le caratteristiche del ~~mento~~ di recupero (fresato) si
~~ULPDQGD DO SUHFHGHQWH DUW~~ ~~E H SHU TXHOOH GHJOL DGGLWL~~

19.3.3.3- Formazione e confezione della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati per strati di collegamento ed usura tradizionali.

19.3.3.4- Posa in opera della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati per strati di collegamento ed usura tradizionali.

19.3.3.5- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati per strati di collegamento ed usura tradizionali.

19.3.4- Conglomerato bituminoso confezionato con bitume modificato per strati di collegamento

19.3.4.1- Descrizione

Il conglomerato per strati di collegamento (binder) a legante modificato sarà utilizzato in tutte quelle situazioni per le quali è opportuno incrementare le caratteristiche meccaniche e di portanza del pacchetto bituminoso e sarà costituito da una miscela di aggregati frantumati secondo le definizioni della Norma UNI EN 13043. Tale miscela verrà impastata a caldo con bitume modificato come descritto nel articolo, previo preriscaldamento degli aggregati, sarà stesa in opera mediante macchina vibrofinitrice e costipata con rulli gommatizzati.

19.3.4.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati.

Valgono le stesse prescrizioni indicate per gli aggregati da utilizzare nello strato di collegamento confezionato con bitume
~~QRUPDOH VHPLVROLG~~ ~~GL FXL DDOO¶DUW~~

b) Legante modificato

, O OHJDQWH GD LPSLHJDUH GRYUj SURYHQLUH GDOOD PRGLILFD GL X
 compound modificante elastomerico di tipo stirene butadiene stirene (SBS).

Il bitume modificato dovrà essere omogeneo e stabile, anche allo stoccaggio a caldo in serbatoio ed alla temperatura di impiego. La stabilità alla massima temperatura di stoccaggio, mantenibile per periodi limitati e corrispondente a quella di impiego, dovrà essere verificata con ~~SURYD GHQRPLQDWD ³WXEHQ WHVW´~~

Il legante dovrà possedere le seguenti caratteristiche:

REQUISITO	U.M.	valori	Norma di riferimento
Penetrazione a 25°C	dmm	50-70	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (PallaAnello)	°C	70-95	UNI EN 1427
Punto di rottura a mass	°C	"- 16	UNI EN 12593
Viscosità dinamica 100°C	3 D Å V	> 50	UNI EN 133022
Viscosità dinamica 160°C	3 D Å V	> 0.5	
Ritorno elastico a 25°C	%	•	UNI EN 13398
Stabilità allo stoccaggio : Penetrazione Punto di rammollimento	(dmm) °C	< 5 < 3	UNI EN 13399
Invecchiamento (RTFOT) (variazione di P. A. in °C)	°C	"	UNI EN 126071
Invecchiamento (RTFOT) (Penetrazione residua %)	%	•	

Polimeri per la Modifica dei leganti bituminosi.

Il bitume modificato può essere ottenuto anche bitumi semisolidi B 50/70 o 70/100 provvisti di marcatura CE attestante specifiche per i bitumi per W X P H
OD FRQIRUPLWj DOO¶SSHQGLFH = \$ GHOD 1RUPDSpecifiche per i bitumi per W X P H
DSSOLFD]LRQL VWUDGDOL´ H FRQ ULIHULPHQWR DOOH³ % QWRUPHD JH RQH J
bituminosi- % LWXPL SHU DSSOLFD]LRQL VWUDGDOL´ H FRQ ULIHULPHQWR DOOH³ % QWRUPHD JH RQH J
tabella:

Caratteristiche dei bitumi semisolidi per usi stradali

REQUISITO	U.M.	Valori		Norma
Penetrazione a 25	0,1 mm	50-70	70-100	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (PallaAnello)	°C	46-54	43-51	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	" - 8	" -10	UNI EN 12593
Penetrazione residua dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T.	%	•	•	UNI EN 126071
Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T.	°C	"	"	UNI EN 126071
Solubilità in solv. organici	%	•	•	UNI EN 12592

PRGLILFDWL FRQ O¶XWLOL]JR GL XQ FRPSRXQG GL SROLPHUL WHUPRSO
plastomerici (elevata tenacità e resistenza meccanica) che ne varino la struttura chimica e le caratteristiche
fisico- PHFFDQLFKH PLJOLRUDQGRQH O¶HODVWLFLWj OD FRHVLRQH H O¶L
Tale modifica con aggiunta i polimeri, avviene in fase di produzione del conglomerato bituminoso con opportuno
GRVDWRUH GLUHWWDPHQWH QHO PHVFRODWRUH GHOO¶LPSLDQWR GR
ritardo di 8 VHFROGL SHU JDUDQWLUQH O¶RPRJHQHD GLVSHUVLRQH QHOOD
Tale compound polimerico a medio punto di fusione sarà un prodotto in granuli omogeneo per forma e caratteristiche con:

Dimensione variabile fra 3-5 mm,

Indice di fluidità fra 2÷4 g/10min (a 190°C e forza costante di un peso di 2,16 Kg) secondo ISO 21033

Contenuto di F H Q H U L " D f & VHFROGL 81, , 62

& RQVLGHUDQGR O¶DJJLXQWD GHOD GL SROLPHUR ULIHULWR DO SHVR

UNI EN 14770:2012 tramite reometro dinamico di elasticità/scorrimento DSR alla frequenza di 10 Hz e strain di 0,1% a

deve aumentare del 50÷60% a 40°C del 65÷70%;

il rispettivo angolo di fase alla frequenza di 10 Hz e strain di 0,5% si deve ridurre del 25÷35% a 40°C del 20÷30%.

In relazione alle caratteristiche prestazioni da soddisfare il dosaggio potrà variare dal 5÷10% sul peso del bitume da modificare e la percentuale ottimale per il raggiungimento dei parametri richiesti dalla precedente tabella dovrà essere determinata in fase di prequalifica del conglomerato bituminoso con opportuno studio di formulazione che sarà consegnato alla D.L. con allegata documentazione e scheda tecnica del prodotto.

c) Miscela.

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si attiene alla

SURGX]LRQH GL WXWWH OH PLVFHOH QHO ULVSHWR GHOOH FDUDWWH
ZA delle Norme UNI EN 13108. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

La composizione granulometrica è la medesima prevista per lo strato di collegamento tradizionale.

Il tenore di bitume dovrà essere compreso fra 4,5 e 5,0 % in peso, sul peso degli aggregati. Tale dosaggio, potrà tuttavia
YDULDUH LQ UHOD]LRQH DOOD FXUYD JUDQXORPHWULFD DGRWWDDW H
Dovrà comunque essere quello necessario e sufficiente per ottimizzare le caratteristiche del conglomerato, secondo
valori ottimi risultanti dallo studio della miscela in laboratorio.

La percentuale massima di conglomerato fresato riferita al totale della miscela di aggregato, si dovrà calcolare, le
FDUDWWHULVWLFKH GHOD FRQJORPHUDWR GHODWHXSRRO obbligatoria per
GLFKLDUDWL QHOOR VWXGLR SUHOLPLQDUH GHOD PLVFHOD FKH O¶LPS
dei lavori per definire i parametri di riferimento. Per quanto riguarda le caratteristiche del conglomerato di recupero (fresato) si
ULPDQGD DO SUHFHGHQWH DUW E H SHU TXHOOH GHJOL DGGLWLY

Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 1269731) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ C (UNI EN 1269723)	> 1,0 10 ³ GPa
SeQ V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 1269712)	•
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) ⁽³⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento
	• 0 3 D 0 3 D
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo
	• 0 3 D 0 3

⁽¹⁾ / D S U H V V D J L U D W R U L D G R Y U j D Y H U H O D F R Q J L J X U D J L R Q H S U H Y L V W D Q H O O ¶ \$ O

⁽²⁾ misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto dei provini addensati pressa giratoria; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero massimo di
J L U L Q H O O R V W X G L R S U H V H Q W D W R G D O O ¶ , P S U H V D

19.3.4.3- Studio della miscela in laboratorio

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di collegamento.

19.3.4.4- Formazione e confezione della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di collegamento.

19.3.4.5- Posa in opera della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato confezionato con bitumi tradizionali, con le seguenti modifiche:

- / D W H P S H U D W X U D G H O F R Q J O D L A S T A C O N T R O L L A W X M E D I A C I O N E D E I C O D ¶ D I W A, R dovrà risultare in ogni momento non inferiore a 150°C;
- lo strato di collegamento, a seguito di fresatura, dovrà essere steso sullo strato sottostante, previa energica pulizia del medesimo mediante autospazzatrice; dovrà inoltre essere applicata una mano di attacco in emulsione bituminosa modificata, in ragione di 0.800 kg/m²

19.3.4.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di collegamento.

19.3.4.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di collegamento.

19.35 - Conglomerato bituminoso confezionato con bitume modificato per strati di usura

19.3.5.1- Descrizione

Il conglomerato per strati di usura a legante modificato, sarà costituito da una miscela di aggregati frantumati secondo le definizioni della Norma UNI EN 13043. Tale miscela verrà impastata a caldo con bitume modificato come descritto nel successivo articolo, previo preriscaldamento degli aggregati, sarà stesa in opera mediante macchina vibrofinitrice e costipata con rulli gommati e lisci.

19.3.5.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati.

Valgono le stesse prescrizioni indicate per gli aggregati da utilizzare nello strato di usura confezionato con bitume normale semisolido.

b) Legante modificato.

Il legante dovrà possedere le seguenti caratteristiche:

REQUISITO	U.M.	valore	Norma di riferimento
Penetrazione a 25°C	dmm	50-70	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (Palla d'Anello)	°C	80-95	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	"- 16	UNI EN 12593
Viscosità dinamica a 100°C	3 D Â	> 50	UNI EN 133022
Viscosità dinamica a 160°C	3 D Â	> 0.5	
Ritorno elastico a 25°C	%	•	UNI EN 13398
Stabilità allo stoccaggio : penetrazione punto di rammollimento	(dmm) °C	< 5 < 3	UNI EN 13399
Invecchiamento (RTFOT) (variazione di PA in °C)	°C	"	UNI EN 126071
Invecchiamento (RTFOT) (Penetrazione residua %)	%	•	

Il bitume modificato dovrà essere omogeneo e stabile, anche allo stoccaggio a caldo in serbatoio ed alla temperatura d'impiego. La stabilità alla massima temperatura di stoccaggio, mantenibile per periodi limitati e corrispondente a quella di LPSLHJR GRYUj HVVHUH YHULILFDWD FRQ OD SURYD GHQRPLQDWD 37XE prodotto viene utilizzato immediatamente al termine del processo di maturazione senza stoccaggio prolungato. In tal caso il produttore dovrà dichiarare la produzione in proprio del prodotto e fornire il certificato di marcatura CE relativo. ,O ELWXPB PRGLILFDWR SRWUj HVVHUH LPSLHJR GRYUj HVVHUH YHULILFDWD FRQ OD SURYD GHQRPLQDWD 37XE precedente art. 19.3.4.2.b.

c) Miscela.

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la produzione di tutte le miscele Q HO ULVSHWR GHOOH FDUDWWHULVWLFKH HVVHQ]LDQZA delle Norme UNI EN 13108. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

La composizione L]LRQH JUDQXORPHWULFD GHOOH DJJUHJDWR ODSLGR q OD PHGH Il tenore di bitume dovrà essere compreso fra 5,2 e 5,5% in peso, sul peso degli aggregati. Tale dosaggio, potrà tuttavia variare in relazione alla cuYD JUDQXORPHWULFD DGRWWDWD HG DOOD QDWXUD G Dovrà comunque essere quello necessario e sufficiente per ottimizzare le caratteristiche del conglomerato, secondo valori ottimi risultanti dallo studio della miscela in laboratorio.

Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697-31) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%

Resistenza a trazione indiretta a 25° C (IT CY) (UNI EN 1269723)	> 1,0 10 ³ GPa	
6 H Q V L E L O L ⁽²⁾ W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 1269712)	•	
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) ⁽³⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	•	0 3 D 0 3 D
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	•	0 3 D 0 3 D

(1) La pressa giratoria dovrà avere la R Q I L J X U D J L R Q H S U H Y L V W D Q H O O ¶ S O I O H J D W R % G H O O D 1 R U

(2) misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità allettina progetto D di provini addensati pressa giratoria; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero massimo di J L U L Q H O O R V W X G L R S U H V H Q W D W R G D O O ¶ , P S U H V D

19.3.5.3- Studio della miscela in laboratorio

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di usura.

19.3.5.4- Formazione e confezione della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di usura, con le seguenti modifiche:

- O ¶ X P L G L W j G H J O L D J J U H J D W L D O O ¶ X V F L W D G H O O ¶ H V V L F F D W R U H Q

19.3.5.5- Posa in opera della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di usura, con le seguenti modifiche:

- / D W H P S H U D W X U D G H O F R Q J O R P H U D W R E L W X P L Q R V R D O O ¶ D W W R C
- dovrà risultare in ogni momento non inferiore a 150°C
- lo strato di usura, qualora realizzato a seguito di fresatura della pavimentazione esistente, dovrà essere steso sullo strato preesistente sottostante, previa energica pulizia del medesimo mediante autospazzatrice; su tale strato dovrà inoltre essere applicata una mano di attacco in emulsione bituminosa modificata (C 65 BP 4), in ragione di 0.800 kg/m²

19.3.5.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per il conglomerato bituminoso per strati di usura confezionati con bitume normale.

19.3.5.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati bituminosi tradizionali per strati di usura, con le seguenti modifiche:

- la macrotestitura superficiale dello strato, espressa in termini di altezza di sabbia (HS), ai sensi della Norma UNI EN 130361, ovvero rilevata mediante strumento laser rispondente alla Norma ISO 13473 ed espresso come valore MPI (Mean Profile Depth), dovrà essere maggiore di 0,6 mm.

19.3.6- Conglomerato bituminoso additivato con granulato di gomma

19.3.6.1- Descrizione

Il conglomerato per strati di usura additivato con granulati di gomma proveniente da macinazione di carcasse di pneumatico (PFU) sarà utilizzato nei casi in cui sia necessario abbattere le caratteristiche di resistenza a fatica ed alle deformazioni permanenti con una riduzione del rumore di rotolamento generato dal traffico.

19.3.6.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati.

Valgono le stesse prescrizioni indicate per gli aggregati da utilizzare nello strato di usura confezionato con bitume normale semisolido.

b) Additivi derivati da pneumatici

Gli additivi, derivati dal riciclaggio delle carcasse dei pneumatici dismessi (PFU), saranno prodotti per triturazione può avvenire in due modi: per via meccanica o per via criogenica.

Il granulato ottenuto denominato gomma granulata CRM (Crumb Rubber Modifier) o polverino di gomma PRM (Powdered Rubber Modifier) a seconda della pezzatura.

Una prelimL Q D U H F D U D W W H U L]] D] L R Q H G H O O D ³ T X D O L W j G H O O D J R P P D ´ S granulometrico, alla struttura e alla dimensione delle particelle nonché alla loro natura, al livello di contaminazione da fibre tessili e metalliche. Onseguentemente il granulato dovrà rientrare nel seguente fuso:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
	BASE
Setaccio 1	100
Setaccio 0, 5	62 - 84
Setaccio 0, 25	5 - 25
Setaccio 0, 063	0 - 5

Dovrà provenire da triturazioni di gomma di pneumatico al 100% ed essere caratterizzato da assenza totale di contaminanti quali fibre tessili e metalliche.

c) Processi di produzione delle miscele

Le miscele bituminose con granulato di gomma potranno essere confezionato secondo due metod

- processo Wet che consiste nell'aggiungere la gomma, generalmente sotto forma di polverino, al bitume ottenendo così un legante modificato;
- processo Dry F K H S U H Y H G H O ¶ X V R V L D G H O S R O Y H U L Q R F K H G r e g r a D J R O ¶ L Q H U W H W U D G L] L R Q D O H G D Q G R O X R J R D X Q F R Q J O R P H U D W R E L

La quantità del granulato rappresenta una variabile determinante per le proprietà reologiche e meccaniche del prodotto finale in entrambi i processi e quindi andrG A H W H U P L Q D W D L Q I X Q] L R Q H G H O O ¶ R W W L P L]] D] L studio preventivo del conglomerato bituminoso.

d) Legante

Valgono le stesse prescrizioni di cui al punto 19.3.2.2.b per strato di usura confezionato con bitume normale semisol

Nel caso di produzione attraverso il processo Wet il legante dovrà presentare le seguenti caratteristiche, testate dopo stoccaggio di almeno 45 minuti dalla produzione per stabilizzarne le caratteristiche:

PROVA	U.M.	VALORE	NORMA
Penetrazione a 25°C	dmm	15 ÷ 25	UNI EN 1426
Punto di rammolimento P.A.	°C	•	UNI EN 1427
Viscosità dinamica a 175 °C	3 D Å \	1.5 ÷ 5.0	UNI EN 133022
v Y D O R U L G R S R 5 7) 2 - 7) 8 1 , (1			
Penetrazione a 25° C	dmm	•	UNI EN 1426
Punto di rammolimento	ŧ _r (°C)	"	UNI EN 1427

e) Miscela.

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la produzione di tutte le miscele nel rispetto delle caratteristiche essenziali ed in conformità a quanto espesS o S S H Q G Z A delle Norme UNI EN 13108. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

La miscela degli aggregati da adottarsi dovrà avere una composizione granulometrica aconfuso previsto per gli strato di usura confezionato con bitume normale semisolido e definito al punto 19.3.1.2.c:

La percentuale di legante, funzione della metodologia utilizzata, andrà definita dallo studio di formulazione della miscela. Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697-31) ⁽¹⁾	
Parametri	Valore richiesto
Vuoti a $N_{10} = 10$ rotazioni	10 ÷ 15%
Vuoti a N_p (da definire nello studio della miscela)	3 ÷ 5%
Vuoti N_{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2%
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ C (UNI EN 12697-23)	> 1,0 10 ³ GPa
6 H Q V L E L O L ⁽²⁾ W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 12697-12)	•
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) ⁽³⁾ (UNI EN 12697-26)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento
	• 0 3 D 0 3 D
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo
	• 0 3 D 0 3 D

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto D provini addensati pressa giratoria; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero massimo di J L U L Q H O O R V W X G L R S U H V H Q W D W R G D O O ¶ , P S U H V D

19.3.6.3- Studio della miscela in laboratorio

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di usura confezionati con bitume normale.

19.3.6.4- Formazione e confezione della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di usura confezionati con bitume normale.

19.3.6.5- Posa in opera della miscela

Valgono le stesse prescrizioni indicate per lo strato di usura confezionati con bitume normale.

19.3.6.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per il conglomerato bituminoso per strati di usura confezionati con bitume normale.

19.3.6.7- Controllo dei requisiti di accettazione delle lavorazioni

Valgono le stesse prescrizioni indicate per il conglomerato bituminoso per strati di usura confezionati con bitume normale.

Inoltre, a discrezione della D.LL., potranno essere effettuate indagini fonometriche atte a determinare la riduzione del rumore di rotolamento alle frequenze comprese tra 1000 e 5000 Hz, la quale dovrà risultare superiore a 3,0 dB(A). Le misure saranno eseguite esclusivamente secondo quanto prescritto dalla ISO DIS 11812³ \$ F R X V - W L F V Measurement of the influence of road surfaces on traffic noise Part 2: The close S U R [L P L W \ P H W K R G ´

19.3.7- Conglomerati bituminosi ad alto modulo complesso

19.3.7.1- Descrizione

I conglomerati bituminosi tipo base binder ad alto modulo complesso sono costituiti da miscele di aggregati calcarei provenienti esclusivamente da frantumazione di ghiaie, di sabbie di frantumazione e di additivo minerale, impastati a caldo con bitume modificato, mentre da miscele di aggregati derivati dalla frantumazione di rocce magmatiche intrusive di tipo basaltico e porfirico o derivanti da aggregati industriali quali scorie di forno elettrico così previsto dalla norma UNI EN 13043 per gli aggregati da utilizzare negli strati superiori di usura delle pavimentazioni stradali, di sabbie di frantumazione e di additivo minerale, impastati a caldo con bitume modificato, caso degli strati di usura SMA ed usura Antiskid.

/ D F D U D W W H U L V W L F D S U L Q F L S D O H u m e n t o T o t a l e d e l l a c a p a c i t à p o r t a n t e d e l l a S t r a t t a S i m p l e U D V tramite la ripartizione e il decremento degli sforzi e delle deformazioni sugli strati inferiori.

19.3.7.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

I materiali ed i prodotti per uso strutturale utilizzati dovranno essere identificati, qualificati ed accettati in conformità alle

Parlamento europeo e del Consiglio del 9 marzo 2011 che fissa condizioni armonizzate per la commercializzazione dei prodotti da costruzione, di seguito Regolamento prodotti da costruzione CPR 305/11.

a) Aggregati

I requisiti di accettazione degli aggregati naturali impiegati, qualora non specificato diversamente, dovranno essere conformi alle seguenti prescrizioni:

- UNIEN 932³URFHGXUD H WHUPLQRORJLD \$HBSODLGHVWDL]LRQH SHWU
Regolamento prodotti da costruzione CPR 305/11;
- \$OOHJDWR =\$ GHOOD 1RUPD DUPRQL]]DWD 81, (1³\$JJUHJD
VXSHUILFLDOL SHU VWUDGH DHURSRUWL HG DOWUH DUHH VRJJHW

7) Il D.J.J.U.H.D.W. (razionale) di dimensioni maggiori di 2 mm) dovrà essere costituito almeno per il 70% da materiale frantumato e dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

1) perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 12697, non superiore al 22% (L₂₅);

2) se richiesto dalla Direzione Lavori, sensibilità al gelo, determinata secondo la Norma UNI EN 12697, superiore a 1;

3) contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degradabili, ai sensi della Norma UNI EN 12697, inferiore al 10%.

- 1) il 100% del materiale deve provenire da frantumazione;
- 2) la perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 12697, deve essere inferiore al 18% (LA);
- 3) il coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) delle graniglie, secondo la Norma UNI EN 12697, deve essere non inferiore a 0,45 (PSA);
- 4) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore a 1;(F
- 5) il contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degradabili, secondo la Norma UNI EN 932:1997, deve essere nullo;
- 6) O₁LQGLFH GL IRUP VHFRQDGLFRD 85,(1
- 7) O₁LQGLFH GL DSSLDWWLPHQWR, dove S=Sequenza di Rieduzione 12%, G=FPD 81, (1

In RJQL FDVR O₁DJJUHJDWR JURVVR GRYUJ HVVHUH FRVLWLXLWL GD HO da polvere e da materiali estranei o inquinanti. I grani di aggregato non dovranno mai avere forma appiattita, allungata o lenticolare.

Il D.J.U.H.D. (frazione di dimensioni minori di 2 mm) dovrà essere costituito esclusivamente da sabbie di frantumazione; in ogni caso la qualità delle rocce e degli elementi litoidi di fiume da cui è ricavata per frantumazione la sabbia, dovrà essere alla prova "Los Angeles" (Norma UNI EN 1097) eseguita su granulato della stessa provenienza, la perdita in peso non superiore al 25%.

- 1) L'equivalente in sabbia determinato secondo la prova Norma UNI EN 933 dovrà essere superiore od uguale a 74 per tutti gli strati.

Il DGGWL YR PL Cova Esse costituito da un materiale polverulento, proveniente dalla macinazione di rocce calcaree o dolomitiche a struttura amorfa (non cristallina), oppure da un materiale sintetico di natura prevalentemente calcarea (cemento Portland normale o cemento crudo).

All'analisi granulometrica (UNI EN 9330) l'additivo minerale dovrà rispondere ai seguenti requisiti:

totale passante al setaccio 2 mm	: 100% in peso
totale passante al setaccio 0.125 mm	: > 85% in peso
totale passante al setaccio 0.063 mm	: > 75% in peso

Nella miscela di aggregati che costituisce il conglomerato bituminoso dovrà essere utilizzato esclusivamente materiale derivante da frantumazione.

b) Conglomerato bituminoso di recupero (fresato)

Potr  essere usato conglomerato bituminoso di recupero (fresato), previa sua riduzione a pezzature compatibili con lavorazione in essere, nella misura e nelle modalit  previste dalle Norme della serie 13108.

La percentuale in peso di materiale fresato riferita al totale della miscela di aggregati non potr  superare il 25% per lo strato di usura Antiskid

Le caratteristiche del conglomerato bituminoso di recupero dovranno essere determinate in conformit  alla Norma UNI EN 131088. In particolare il contenuto in bitume e le propriet  del legante e degli aggregati costituenti.

Devono essere accertate il tipo, la quantit  e le propriet  del legante e degli aggregati costituenti. I rifiuti prodotti dall'attivit  dell'appaltatore, in qualit  di produttore e detentore, devono essere da quest'ultimo trattati e conferiti ai sensi delle vigenti disposizioni normative in materia di tutela ambientale. Ogni onere di carattere amministrativo

c) Legante

Dovr  essere impiegato bitume con modifica complessa secondo le norme descritte dalla tabella:

PROVA	U.M.	VALORE	NORMA
Penetrazione a 25 �C	dmm	20 � 35	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (PallaAnello)	�C	60 � 100	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	�C	" -16	UNI EN 12593
Viscosit� dinamica a 100 �C (SPDL 07)	3 D �	> 60	UNI EN 133022
Viscosit� dinamica a 160 �C (SPDL 21)	3 D �	> 0.6	
Ritorno elastico a 25�C	%	> 90	UNI EN 13398
v VFRVWDPHQWL GRSR SURYD � WXE HQ WHVW			
Penetrazione a 25� C	� G P	< 5.0	UNI EN 1426
Punto di rammollimento	� (�C)	< 3.0	UNI EN 1427

c.1) Polimeri per la Modifica dei leganti bituminosi.

Il bitume modificato pu  essere ottenuto anche da bitumi semisolidi B 5070 o 70100 provvisti di marcatura CE attestante la conformit  con le norme CEI 116 e 117. I bitumi semisolidi B 5070 e 70100 sono specificati per i bitumi per uso stradale. Le caratteristiche dei bitumi semisolidi B 5070 e 70100 sono indicate nella tabella:

Caratteristiche dei bitumi semisolidi per usi stradali

REQUISITO	U.M.	Valori		Norma
Penetrazione a 25�C	0,1 mm	50-70	70-100	UNI EN 1426
Punto di rammollimento (PallaAnello)	�C	46-54	43-51	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	�C	" - 8	" -10	UNI EN 12593
Penetrazione residua dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T.	%	•	•	UNI EN 126071

Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T.	°C	"	"	UNI EN 126071
Solubilità in solv. organici	%	•	•	UNI EN 12592

PRGLILFDWL FRQ O¶XWLOL]]R GL XQ FRPSRXQG GL SROLPHUL WHUPRSO plastomerici (elevata tenacità e resistenza meccanica) che ne varino la struttura chimica e le caratteristiche fisico-meccaniche. P L J O L R U D Q G R Q H O¶H O D V W L F L W j O D F R H V L R Q H H O¶L Q G H I R Tale modifica con aggiunta i polimeri, avviene in fase di produzione del conglomerato bituminoso con opportuno GRVDWRUH GLUHWWDPHQWH QHO PHVFRODWRUL de' dosaggi di bitume di 0,15% e di 0,20% con un ritardo di 8 V H F R Q G L S H U J D U D Q W L U Q H O¶R P R J H Q H D G L V S H U V L R Q H Q H O O I Tale compound polimerico a medio punto di fusione sarà un prodotto in granuli omogeneo per forma e caratteristiche con: Dimensione variabile fra 35 mm, Indice di fluidità fra 2÷4 g/10min (a 190°C e forza costante di un peso di 2,16 Kg) secondo ISO 21033. Contenuto di F H Q H U L " D f & V H F R 2009 81, , 62 & R Q V L G H U D Q G R O¶D J J L X Q W D G H O G L S R O L P H U R U L I H U L W R D O S H V R C UNI EN 14770:2012 tramite reometro dinamico di elasticità/scorrimento DSR alla frequenza di 10 Hz e strain di 0,1% a 40°C deve aumentare del 50÷60% a 40°C del 65÷70%; il rispettivo angolo di fase alla frequenza di 10 Hz e strain di 0,5% si deve ridurre del 25÷35% a 40°C del 20÷30%. In relazione alle caratteristiche prestazionali, la dosatura dovrà variare dal 5÷10% sul peso del bitume da modificare e la percentuale ottimale per il raggiungimento dei parametri richiesti dalla precedente tabella dovrà essere determinata in fase di prequalifica del conglomerato bituminoso con opportuno studio di formulazione che sarà consegnato alla D.L. con allegata documentazione e scheda tecnica del prodotto.

d) Additivi

Gli additivi utilizzati nel confezionamento di conglomerati bituminosi sono prodotti naturali o artificiali miscelati agli aggregati o al bitume, facilitano il raggiungimento delle prestazioni richieste al conglomerato bituminoso. Possono essere L P S L H J D W L S H U V F R S L G L Y H U V L T X D O L O D U L G X j L R Q H G H C o n d i z i o n i d i Q V L E L C stesa difficili, la rigenerazione del bitume invecchiato contenuto nel fresato, il rinforzo strutturale.

d.1) Attivanti di adesione

In un conglomerato bituminoso il concetto di adesione bitume riguarda la propensione del legante ad aderire sugli aggregati e di tenerli stabilmente uniti nel tempo. , O G H W H U L R U D P H Q W R G L X Q D S D Y L P H Q W D j L R Q H G L S H Q G H S U L Q F L S D O I aggregato componente la miscela. La durata della stessa dipende da Q u i n d i X Q¶R W W L P D D G H V L R Q H H G D paramentro nel tempo. 3 H U T X D Q W R U L J X D U G D O¶D G H V L R Q H X Q R G H L S U L Q F L S D O L I D W W A R U L F S U H V H Q j D G H O O¶X P L G L W j L Q G Y H O O¶H F R Q D H V H D H Q V S D P M W F R O D E D F K H V R) U D J O L R E L H W W L Y L G H O O¶X W L O L j j R G L D G G L W L Y L F¶q T X H O C a b i t u m e F R Q V e la superficie degli inerti durante la fase di mescolazione, di minimizzare la neutralizzazione fra i composti acidi del bitume e quelli basici presenti sulla superficie degli inerti, di ottimizzare meccanicamente le interazioni dipendenti dalle caratteristiche superficiali degli aggregati. Al fine di ridurre la sensibilità a¶D F T X D G H Y R Q R H V V H U H L P S L H J D W L D G G L W L Y L D W W bitume aggregato migliorando la stabilità del legame massimizzandola, evitando o almeno rallentando lo spogliamento del legante bituminoso dagli inerti nel tempo. La natura chimica degli additivi utilizzati sarà in funzione della natura degli inerti. Verranno usati additivi polifosforici silicatici che si adattano a tutte le tipologie di inerti o quelli amminici che essendo basici sono più adatti ad aggregati a medio/alto contenuto di silice e quindi acidi. Il loro dosaggio può variare da 0.20% a 0.70% sul peso del bitume a seconda delle condizioni di impiego, della natura degli aggregati e delle caratteristiche del prodotto. Il dosaggio deve essere stabilito da R G D J D U D Q W L U H O D U H G H O O¶D F T X D U L F K L H V W D F R Q S U R Y H G L O D E R U D W R U L R F K H Q H J L X V miscelazione deve essere garantita da adeguata tecnologia.

d.2) Attivanti chimici funzionali (ACF)

Gli Attivanti Chimici Funzionali (ACF) sono liquidi che non contengano sostanze aromatiche e hanno funzioni disperdenti, solubilizzanti, peptizzanti, plastificanti ed antiossidanti, perciò detti polifunzionali, con attività rigenerate delle caratteristiche reologiche del bitume invecchiato proveniente dalla fresatura delle pavimentazioni. /¶L P S L H J R G H O F R Q J O R P H U D W R G L U H F X S H U R I U H V D W R Q H O O H P L V F H O X Q¶H F F H V V L Y D U L J L G¶f i n a l e , c a u s a d a l l o c o g l i m e n t o d e l b i t u m e o s s i d a t o e q u i n d i c o n c a r a t t e r i s t i c h e reologiche compromesse, inglobato in parte più o meno rilevante nella nuova matrice mastice filler. Proprio per riequilibrare la conseguente variazione di viscosità C H O O D Q X R Y D P L V F H O D V L U L F R U U H D O O¶X V /¶D S S R U W R G H O O¶\$ &) Q H O O H F L V W H Q H G L V W R F F D J J L R G H O E L W X P H R

tecnologia che ne garantisca il dosaggio impostato e la perfetta omogeneità in modo da eliminare qualsiasi gradiente di FRQFHQWUD]LRQH DOO¶LQWHUQR GHOD QXRYD PLVFHOD /D SUHVHQW produzione, genererebbe fluttuazione dei parametri fisico meccanici del conglomerato distribuito e conseguente disomogeneità di prestazione e comportamento.

3HU TXHVWH FRQVLGHUD]LRQL OD VFHOWD GHOO¶DGGLWLYR GHYH ULV compatibilità in relazione alla natura degli inerti, alle caratteristiche del bitume, alle proprie caratteristiche tecniche in relazione ai parametri della seguente tabella:

Caratteristiche degli Additivi Chimici Funzionali

PARAMETRO	U.M.	VALORE	NORMA
Aspetto (15°C)	-	liquido	-
Densità Apparente (20°C)	g/cm³	0,90±0,05	-
Determinazione della Viscosità (25°C)	Poise	0,5 ÷ 0,7	UNI EN ISO 20028:1992
Determinazione del Punto di Infiammabilità	°C	•	UNI EN ISO 2592:2017
Determinazione del Punto di Scorrimento	°C	”	UNI 20065:1997

Il Dosaggio (Fiduciarmente da 0.15% a 0.65% riferita al peso del conglomerato di recupero) sulle caratteristiche finali della miscela devono essere riportate nello studio di formulazione ed eventuali scostamenti dalla formulazione indicata dovranno essere giustificati alla D.L. che si riserva di accettare le modifiche previa valutazione della documentazione di prequalifica consegnata.

d.3) Fibre di additivazione

strutturalmente sia quello di stabilizzarlo evitando la colatura del bitume. Il rinforzo strutturale garantisce il mantenimento delle caratteristiche prestazionali del conglomerato bituminoso nel tempo aumentandone la vita utile.

Indicativamente le fibre di additivazione strutturali in forma di pellets dovranno avere:

Diametro medio = 4÷6 mm

Lunghezza media = $3 \div 20$ mm

Densità Apparente = $0,30 \div 0,55 \text{ g/cm}^3$

Ceneri a 500°C (UNI EN 3451:2019) = 20÷45%

Assorbimento in gasolio (quantità) H F H V V D U L D D G D V V R U E L U O H J " J

Indicativamente le fibre di additivazione cellulosavetro in forma di pellets dovranno avere:

Diametro medio = 4÷6 mm

Lunghezza media = $3 \div 20$ mm

Densità Apparente = $0,50 \div 0,75 \text{ g/cm}^3$

Ceneri a 500°C (UNI EN 3451:2019)= 50÷70%

\$VVRUELPHQWR LQ JDVROLR TXDQWLWj QHFHVVDULD DG DVVRUELQH

In entrambi i casi in forma di fibre dovranno avere:

'LDPHWUR PHGLR • PP

/XOJKH]]D PHGLD • PP

5HVLVWHO]D DOOD WHPSHUDWXUD • f &

5HVLVWHO]D DOOD WUD]LROH • *3D

Allun J D P H O W R P D V V L P R •

PHVERODWRIUH GHOOI PSIDOWR GRSR OR VEDIUER GH106 secondherWI H S

In relazione alle caratteristiche prestazionali da soddisfare il dosaggio potrà variare dal 0,3÷1,0% sul peso degli aggregati percentuale ottimale per il raggiungimento dei parametri richiesti dovrà essere determinata in fase di prequalifica del conglomerato bituminoso con opportuno studio di formulazione che sarà consegnato alla D.L. con allegata documentazione e scheda tecnica del prodotto.

e) Miscela

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la produzione di tutte le miscele nel rispetto delle caratteristiche essenziali ed in conformità a quanto espresso

Q H O O ¶ D S S H Q G L F H = \$ G H O - D H U N I F E N B I D S a, seconda dello strato al quale sono destinate. In ogni caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente. La miscela di aggregati lapidei dovrà presentare una composizione granulometrica U H V D D O O ¶ L Q W H U Q R di riferimento rappresentati nelle seguenti tabelle, per strati inferiori e strati di usura:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]			
	BASE SEE	BINDER	USURA SMA 12 12A SMA	ANTISKID fuso A
Setaccio 32	100	-		
Setaccio 20	90 - 100	100		
Setaccio 16	80 - 100	83 - 100		
Setaccio 12.5	62 - 90	72 - 92	100	100
Setaccio 10	-	-	81 - 100	75 - 100
Setaccio 8	45 - 68	56 - 77	60 - 88	50 - 70
Setaccio 6.3	-	-	-	18 - 45
Setaccio 4	32 - 50	37 - 57	30 - 52	16 ±25
Setaccio 2	20 - 36	27 - 40	22 - 34	14 ±22
Setaccio 1	16 - 29	20 - 33	16 - 26	12 - 20
Setaccio 0, 5	13 - 22	14 - 26	11 - 21	11 ±18
Setaccio 0, 25	10 - 17	10 - 19	10 - 18	10 - 17
Setaccio 0, 063	6 - 12	6 - 12	8 - 14	8 - 14

Il tenore di bitume, sul peso totale degli aggregati, dovrà essere compreso fra 4.8 % e 6.0 % per lo strato di base; tra 5.2% e 6.5% per lo strato di collegamento; tra il 5.5% e 7.0% per lo strato di usura SMA e tra 5.2% ed il 5.8% per lo strato di usura Antiskid nel caso di aggregati naturali, tra il 4.5% ed il 5.5% nel caso di aggregati artificiali (scoria di forno elettrico). La percentuale ottimale dovrà essere determinata attraverso studio della miscela eseguito secondo il metodo volumetrico.

Strati di BASE e BINDER

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697-31) ⁽¹⁾		
Parametri	Valore richiesto	
	Base	Binder
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 14%	10 ÷ 14%
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	2 ÷ 5%	2 ÷ 5%
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 1%	> 1%
6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 1269712)	•	•
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ C (UNI EN 1269723)	1,3 10 ³ ÷ 2,0 10 ³ GPa	1,4 10 ³ ÷ 2,2 10 ³ GPa

Modulo di rigidezza a 5° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
Modulo di rigidezza a 40° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	• 0 3 D 0 3	• 0 3 D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	• 0 3 D 0 3	• 0-3'D 0 3

⁽¹⁾ La pressa girante è di tipo RULD GRYUj DYHUH OD FRQILJXUD]LRQH SUHYLWD QHOOL\$OOHJDWR

⁽²⁾ Misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N

Strati di usura SMA e ANTISKID

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 1269731) ⁽¹⁾		
Parametri	Valore richiesto	
	SMA	Antiskid
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 14%	10 ÷ 16%
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	2 ÷ 5%	6 ÷ 12%
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 1%	> 2,5%
6 H Q V L E L O L ⁽²⁾ W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 1269712)	•	•
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ C (UNI EN 1269723)	1,3 10 ³ ÷ 2,0 10 ³ GPa	1,0 10 ³ ÷ 1,8 10 ³ GPa
Modulo di rigidezza a 5° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	• 0-3'D 0 3	• 0-3'D 0 3
Modulo di rigidezza a 40° C (IT CY) ⁽²⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	• 0 3 D 0 3	• 0 3 D 0 3
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	• 0 3 D 0 3	• 0 3 D 0 3

(1) /D SUHVVD JLUDWRULD GRYUj DYHUH OD FRQILJX ED 126731 SUHYLVWD QHOOT \$O

(2) Misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pagi a N

I valori di riferimento per il controllo delle densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto D provini addensati con pressa gora; il numero di giri corrispondenti dovranno essere definiti assieme al numero PDVVLPR GL JLUL QHOOR VWXGLR SUHVHQWDWR GDOOT ,PSUHVD

19.3.7.3- Studio della miscela in laboratorio

\$O ILQH GL GHWHUPLQDUH OD PLJOLR alizazione del Dato GHOOT \$O ILP O \$SSDOWDWRUH GRYUj SUHVHQWDUH DOOD 'LUH]LRQH /DYRUS di fattibilità e di ottimizzazione, mediante il quale definire i componenti della miscela relative caratteristiche fisico-meccaniche e i dosaggi necessari per la produzione di un conglomerato bituminoso in grado di meglio soddisfare ai requisiti di accettazione previsti dal presente Capitolato.

*OL HVLWL H OH FRQF Onvatore (Q design) dovranno essere opportunamente documentati con certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate, sia sui materiali componenti che sul conglomerato alizare in fase di stesa.

Lo studio di fattibilità e ottimizzazione sui singoli componenti del conglomerato bituminoso, nonché sul prodotto, dovrà concernere la scelta del legante e degli aggregati lapidei nelle varie pezzature. Dovranno essere tipicità e dosaggio del bitume; natura e provenienza. \$O ILQH UWH PHGLDQH OD FHUW unalfradone RQH e per la miscela di aggregati che si intende impiegare, la curva granulometrica (UNI EN, 933) e la massa volumica apparente dei granuli (UNI EN 1097) e tutte le caratteristiche fisiche e meccaniche indicate.

Il dosaggio di legante con cui confezionare il conglomerato sarà preliminarmente determinato in laboratorio, per via sperimentale, mediante metodo volumetrico, da realizzare secondo le modalità descritte al prete 10.6.2.

/D 'LUH]LRQH /DYRUL VL ULVHUJD LQ RJQL FDVR GL DSSURYDUH L IRUPXOD]LRQL GHOO \$LPDVWR

/ \$SSURYD]LRQH QRQ ULGXUJ FRPXQTXH OD UHVRQV De requisiti finali GHOOT dei conglomerati in opera. A tal proposito si segnala la necessità di comporre la miscela ottimale in modo che essa possa rispondere in opera sia alle richieste relative alla percentuale di vuoti quanto al grado di addensam

8QD YROWD DFFHWWDWR GDOOD 'LUH]LRQH /DYRUL OR VWXGLR GHOO saranno tollerati scostamenti, rispetto allo studio di formulazione, pari a:

- " VXOOT DJJUHJDWR JURVVR
- " VXOOT Dfine;UHJDWR
- $\pm 1.5\%$ sulla quantità di filler;
- $\pm 0.25\%$ sulla quantità di bitume.

19.3.7.4- Formazione e confezione della miscela

Il conglomerato sarà confezionato mediante impianti fissi automatizzati di tipo discontinuo, di idonee caratteristiche, mantenuti sempre perfettamente funzionanti ed efficienti in ogni loro parte. Gli impianti dovranno comunque garantire uniformità di produzione ed essere in grado di realizzare miscele del tutto rispondenti a quelle di progetto.

Il dosaggio dei componenti della miscela dovrà essere eseguito a peso, mediante idonea apparecchiatura la cui efficienza dovrà essere costantemente controllata.

Ogni impianto dovrà assicurare il riscaldamento del bitume alla temperatura richiesta ed a viscosità uniforme fino al momento della miscelazione, nonché il perfetto dosaggio sia del bitume che dell'additivo.

La zona destinata a deposito degli aggregati sarà preventivamente e convenientemente sistemata per presalza la di sostanze argillose e ristagni di acqua che possono compromettere la pulizia degli aggregati. Inoltre, cumuli delle diverse classi di inerte dovranno essere nettamente separati tra di loro e l'operazione di rifornimento nei predosatori dovrà eseguirsi con la massima cura. Si farà uso di almeno 4 classi di aggregati con predosatori in numero corrispondente alle classi impiegate.

La produzione di ciascun impianto non dovrà essere spinta oltre la sua potenzialità per garantire il perfetto HVVLFDPHQWR GHOO DJJUHJDWR XQ Da isola ridimensione delle singole classi GRYUj inerte; dovrà essere garantito l'uniforme riscaldamento della miscela.

Resta pertanto escluso l'uso di impianto a scarico diretto

Il tempo di mescolazione effettivo sarà stabilito in funzione delle DWHULVWLFKH GHOO \$LPSL temperatura raggiunta dai componenti la miscela, in misura tale da permettere un completo ed uniforme rivestimento degli aggregati con il legante; comunque esso non dovrà mai scendere addi 2530 secondi.

/D WHPSHUDWXUD GHJOL DJJUHJDWL DOOT DWWR GHOD PHVF Ra 170]LRQH e 180°C, salvo diverse disposizioni della Direzione Lavori in rapporto al tipo di bitume impiegato.

Per la verifica delle suddette temperature, gli essiccatori, le caldaie e le tramogge degli impianti dovranno essere muniti di termometri fissi perfettamente funzionanti e periodicamente tarati.

L'umidità degli aggregati all'uscita dell'essiccatore non dovrà mai superare lo 0,5%.

19.3.7.5- Posa in opera della miscela

Il piano di posa dovrà risultare perfettamente pulito e privo di ogni residuo di qualsiasi natura.

La posa in opera dei conglomerati bituminosi verrà effettuata a mezzo di macchine progettate dalla D.L. in perfetto stato di efficienza e dotate di automatismi di autolivellamento. La D.L. si riserva la facoltà di poter utilizzare altra tecnologia ritenuta più opportuna.

Le vibrofinitrici dovranno comunque lasciare uno strato finito perfettamente sagomato, privo di sgranamenti, fessurazioni ed esente da difetti dovuti a segregazione degli elementi litoidi più grossi.

Nella stesa si dovrà porre la massima cura alla formazione dei giunti longitudinali preferibilmente ottenuti mediante tempestivo affiancamento di una strisciata alla precedente con l'impiego di due finitrici.

Qualora ciò non sia possibile il bordo della striscia già realizzata dovrà essere spalmato con emulsione bituminosa al 55% in peso per assicurare la saldatura della striscia successiva. Se il bordo risulterà danneggiato o lacerato si dovrà procedere al taglio verticale con idonea attrezzatura.

I giunti trasversali derivanti dalle interruzioni giornaliere dovranno essere realizzati sempre a caldo ed asportazione della parte terminale di azzeramento, mentre sui giunti di inizio lavorazione si dovrà provvedere all'asporto dello strato sottostante mediante fresatura.

La sovrapposizione dei giunti longitudinali tra i vari strati sarà programmatica e realizzata in maniera che essi risultino di loro sfalsati di almeno cm 20 e non cadano mai in corrispondenza delle due fasce della corsia di marcia normalmente interessata dalle ruote dei veicoli pesanti.

Il trasporto del conglomerato dall'impianto di confezione al cantiere di stesa dovrà avvenire mediante mezzi di adeguata portata, efficienti e veloci, sempre dotati di telone di copertura per evitare i raffreddamenti eccessivi e formazione di crostoni e comunque la pendenza stradale dall'impianto di confezionamento al cantiere di stesa non dovrà essere superiore a 60 chilometri.

La temperatura del conglomerato bituminoso all'atto del confezionamento non dovrà superare i 180°C e quella controllata immediatamente dietro la finitrice, dovrà risultare in ogni momento non inferiore a 160°C.

La stesa dei conglomerati dovrà essere sospesa quando le condizioni meteorologiche generali possono pregiudicare la perfetta riuscita del lavoro.

Gli strati eventualmente compromessi dovranno essere immediatamente rimossi e successivamente ricostruiti a spese dell'Impresa.

La compattazione dei conglomerati dovrà iniziare appena stesi dalla vibrofinitrice e condotta a termine senza interruzioni. L'addensamento di norma dovrà essere realizzato con rulli vibranti con ruote metalliche con peso di almeno 10 ton.

Si avrà cura inoltre che la compattazione sia condotta con la metodologia più adeguata per ottenere uniforme addensamento in ogni punto ed evitare fessurazioni insorte nello strato appena steso.

Per lo strato di base la miscela bituminosa verrà stesa sul piano finito della fondazione dopo che sia stata accertata D.L.L. la rispondenza di questa ultima ai requisiti di quota, sagoma, densità e portanza.

Prima della stesa del conglomerato bituminoso su strati di fondazione in misto cementato per garantirne l'aderenza, dovrà essere rimossa la sabbia eventualmente non trattenuta dall'emulsione bituminosa 55% stesa precedentemente a protezione del misto cementato stesso.

Procedendo la stesa in doppio strato i due strati dovranno essere sovrapposti nel più breve tempo possibile; tra di essi dovrà essere eventualmente interposta una mano d'attacco di emulsione bituminosa in ragione di 0,5 Kg/m².

19.3.7.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Il controllo dei requisiti di accettazione dei materiali dovrà essere effettuato in base a quanto stabilito dalla D.L. e in base a quanto stabilito dalla D.L. Per la verifica della rispondenza dei materiali alla D.L. dovrà essere effettuato il prelievo di campioni di materiale in base a quanto stabilito dalla D.L. e in base a quanto stabilito dalla D.L. Per la verifica della rispondenza dei materiali alla D.L. dovrà essere effettuato il prelievo di campioni di materiale in base a quanto stabilito dalla D.L. e in base a quanto stabilito dalla D.L.

Il prelievo dovrà essere effettuato durante la stesa, per ogni tipo di materiale messo in opera. Il prelievo andrà fatto addizionale con un Rappresentante della Stazione Appaltante. Apposito contenitore, oltreché il personale necessario ad effettuare il prelievo sarà fornito dalla D.L.

Gli oneri delle attività di cui sopra sono da intendersi a carico della Impresa. Per la verifica della rispondenza dei materiali alla D.L. dovrà essere effettuato il prelievo di campioni di materiale in base a quanto stabilito dalla D.L. e in base a quanto stabilito dalla D.L.

Per ogni campione andrà compilato e sottoscritto apposito verbale messo a disposizione della Stazione Appaltante.

Ove personale della Stazione Appaltante, anche se presente, non sarà sufficiente, il giorno successivo, comunque procedere con il prelievo del materiale di cui sopra, mettendolo a disposizione, il giorno successivo.

Il campione così prelevato sarà inteso come esemplare rappresentativo per tipologia di materiale. Per la verifica della rispondenza dei materiali alla D.L. dovrà essere effettuato il prelievo di campioni di materiale in base a quanto stabilito dalla D.L. e in base a quanto stabilito dalla D.L.

Allo scopo, in corso d'opera ed in ogni fase delle lavorazioni nonché in fasi successive la Direzione Lavori effettuerà, a sua discrezione, tutte le verifiche, prove e controlli, atti ad accertare la rispondenza qualitativa e quantitativa alle prescrizioni contrattuali, presso Laboratorio qualificato e di propria insindacabile fiducia.

Inoltre la D.L., al fine di verificare le condizioni di stesa, in analogia con quanto disposto dall'art. 23.3 e con oneri a

FDULFR GHOO, prefissione di base, ritenuto, adeguato campo prove per singolo strato di conglomerato bituminoso previsto
 GD SURJHWWR / HVWHQVLRQH GHOFDPSR SURYD VDUJ GL PO H SH
 Sullo stesso, secondo le disposizioni CSA, verranno effettuati n. 12 carotaggi. Saranno previsti n. 6 allineamenti trasversali
 GLVWULEXLWL DGLQLJR H ILQH WUDWWD FRQ XQD FDGHQJD GLUDRALI
 saranno effettuati ogni 35 ml. Gli allineamenti longitudinali saranno n. 2, effettuati a ml. 1,00 dalla linea di mezzeria e a a ml.
 1,00 dal ciglio bitumato, entrambe verso il centro corsia. I parametri posti in analisi saranno i seguenti:

- Percentuale dei vuoti
- Spessore degli strati
- Regolarità

I risultati, se approvati dalla D.L., costituiranno accettazione delle condizioni di stesa per tutti i successivi interventi.

19.3.7.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Al termine della compattazione strato di base dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 96% della densità giratoria di progetto. GHOOOR VWHVVR JLRUQR ULOHYDWD DOO LPSLD di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN 12697 su carote di 10 cm di diametro, prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali messi in opera. Il valore risulterà dalla media di due prove.

&RPH SUHVFULWWR DOO DUW OD VXSHUI LGL SINGOLISOD RQUALWU DWR I
 base sia ottenuta per sovrapposizione di strati distinti, comunque secondo le modalità di cui al medesimo articolo), a seguito di costipamento, dovrà presentarsi priva di irregolarità, ondulazioni e segregazione degli elementi di diverse dimensioni.

/D UHJRODULWj VXSHUILFLDOH VDUJ YHULILFDWD FRQ XQ L DVWD UHW
 superficie finita di ciascun strato, dovrà aderirvi uniformemente. Saranno tollerati scostamenti occasionali nel limite di 10 mm. Il tutto nel rispetto degli spessori e delle sagome di progetto.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o meno, 20% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente previa rimozione a carico GHOO LSSDOWDWRUH GHOO LQWHUR VWUDWR SHU L WUDWWL LQWHUH detrazioni per spessori non conformi al progetto.

Per lo strato di collegamento valgono le stesse prescrizioni dello strato di base con eccezione della densità al termine della compattazione, dovrà essere uniforme in tutto lo spessore e non inferiore al 97% della densità di progetto. GHOOOR VWHVVR JLRUQR ULOHYDWD DOO LPSLD tolleranze, in più o meno, fino al 15% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente previa rimozione a carico FDULFR GHOO LSSDOWDWRUH GHOO LQWHUR VWUDWR SHU L WUDWWL eventuali detrazioni per spessori non conformi al progetto.

Mentre per gli strati di usura SMA e usura Antiskid al termine della compattazione, dovranno essere verificate le seguenti prescrizioni:

- 1) dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 98% della densità giratoria di progetto. GHOOOR VWHVVR JLRUQR ULOHYDWD DOO LPSLDQWR R DOOD VWHVD
- 2) Il conglomerato bituminoso deve avere una tessitura superficiale tale da non risultare scivoloso. Le caratteristiche di antisdrucchiolevalutazione valutate mediante Coefficiente di Aderenza Trasversale rilevato mediante apparecchio S.C.I.M. (Sideway force Coefficient Routine Investigation Machine), secondo Norma UNI CEN/TS 15901-6, sarà considerato: buono, per valori non inferiori a 0,60; soddisfacente, per valori compresi tra 0,40 e 0,65, in questo caso il conglomerato verrà piegato; insufficiente e quindi non accettabile per valori inferiori a 0,40.
- 3) La macrotestitura superficiale dello strato, rilevata mediante strumento laser rispondente alla Norma ISO 13473 ed espresso come valore MPD (Mean Profile Depth), ovvero espressa in termini di altezza di sabbia (HS), ai sensi della Norma UNI EN 13036, dovrà essere maggiore di 1.0 mm.
 ,O FRQJORPHUDWR ELWXPLQRVR LQ RSHUD GHYH DYHUH XQD VX misurato su tratti più lunghi della stessa strada dovrà risultare: RIN P " P P P GHYLDJLRQH V superiore a 0.4 mm/m).

Le misure di CAT, MPD (HS) e IRI dovranno essere, di norma, effettuate non prima del 60° giorno di apertura del VWUDGD DO WUDIILFR Qp GRSR LO f JLRUQR , ULOLHYL SRWDQQR stradale; nei tratti esclusi dalle misure, la Direzione Lavori potrà disporre la realizzazione di quei rilievi che riterrà necessari in relazione allo stato della pavimentazione e alle carenze funzionali individuabili visivamente.

La valutazione del peso di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN 12697 su carote di 10 cm di diametro, prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali messi in opera. Il valore risulterà dalla media di due prove. Particolare cura dovrà essere posta nel riempimento delle cavità rimaste negli strati superficiali dopo il prelievo delle carote.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o meno, 10% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente previa rimozione a carico GHOO LSSDOWDWRUH GHOO LQWHUR VWUDWR SHU L WUDWWL LQWHUH derogabile giudizio della D.L., la quale si riserva eventuali

detrazioni per spessori non conformi al progetto.

19.3.8- & R Q J O R P H U D W L E L W X P L Q R V L F K L X V D P S K F D W X J B V L W L S R ³ V S O L W W L

19.3.8.1- Descrizione

Il conglomerato bituminoso tipo SPLITTMASTIX ha la funzione di migliorare in maniera particolarmente sensibile tutte le caratteristiche di resistenza meccanica dello strato di usura accoppiandone i vantaggi funzionali che si ottengono da un corretto X V R G H O O D P D F U R U X J R V L W j L Q G X F H Q G R H I I H W W L E H Q H I L L e l l a V X O O D della rugosità superficiale delle pavimentazioni rispetto agli strati di usura tradizionali.

19.3.8.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati

Il conglomerato bituminoso (frazione Fines) di dimensioni maggiori di 2 mm) dovrà essere costituito da elementi granulari sani, duri di forma poliedrica, a spigoli vivi, provenienti esclusivamente da processo di frantumazione di rocce compatte e non effusive di tipo basaltico e porfirico o costituito da aggregati industriali quali scorie di forno elettrico così come previsto dalla norma UNI EN 13043 per gli aggregati da utilizzare negli strati superficiali di usura delle pavimentazioni stradali.

Il campionamento degli aggregati destinati alle prove di controllo dei requisiti di accettazione dovrà essere eseguito secondo la Norma UNI EN 932.

Il rispetto dei requisiti di accettazione da parte degli aggregati impiegati nel conglomerato bituminoso dovrà essere verificato sulla base delle prescrizioni contenute nella suddetta norma.

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente.

3 H U R J Q L V L Q J R O D S H j j D W X U D F R V W L W X H Q W H O j D J J U H J D W R J U R V V R G

- 1) il 100% del materiale deve provenire da frantumazione;
- 2) la perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 12097, deve essere inferiore al 18% (L_A);
- 3) il coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) delle graniglie, secondo la Norma UNI EN 12097, deve essere non inferiore a 0,45 (P_{SV50});
- 4) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore a 1% (F);
- 5) il contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, e di rocce degli strati della Norma UNI EN 932, deve essere nullo;
- 6) O j L Q G L F H G L I R U P D V H F R Q, deve essere inferiore a 15% (S₁);
- 7) O j L Q G L F H G L D S S L D W W L P H Q W R 3, deve essere inferiore a 12% (P₁₂);

Il conglomerato bituminoso (frazione Fines) di dimensioni minori di 2 mm) deve essere costituito esclusivamente da sabbie di tipo IUDQWXPDI LRQH ULVXOWDQWL GDOOD SURGXJLRQH GHOO j D J J U H J D W R J U R V V R G rispondendo al seguente requisito:

- 1) Il conglomerato bituminoso (frazione Fines) di dimensioni minori di 2 mm) deve essere inferiore al 74%.

Il conglomerato bituminoso (frazione Fines) di dimensioni maggiori di 2 mm) dovrà essere costituito da un materiale polverulento, proveniente dalla macinazione di rocce calcaree o dolomitiche a struttura amorfa (non cristallina), oppure da un materiale sintetico di natura prevalentemente calcarea (cemento Portland normale o cemento crudo).

Nella miscela di aggregati che costituisce il conglomerato bituminoso dovrà essere utilizzato esclusivamente materiale derivante da frantumazione.

b) Legante

Il legante dovrà essere costituito da bitume semisolido per usi stradali, dovrà provenire dalla modifica di una base di bitume SBR (Stilbene Rubber) di tipo D, S o B, con un contenuto di SBR (Stilbene Rubber) di almeno il 10%.

Il legante così ottenuto al termine del processo di maturazione dovrà presentarsi stabile nel tempo e con un intervallo di elastoplasticità.

PROVA	U.M.	VALORE	NORMA
Penetrazione a 25°C	dmm	45 ÷ 55	UNI EN 1426
Punto di rammollimento P.A.	°C	75 ÷ 85	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	" -16	UNI EN 12593

Vuoti a N_p (da definire nello studio della miscela)	$2 \div 5\%$
Vuoti N_{max} (da definire nello studio della miscela)	$> 1\%$
Resistenza a trazione indiretta a $25^{(2)}\text{C}$ (UNI EN 1269723)	$1,2 \cdot 10^3 \div 2,0 \cdot 10^3 \text{ GPa}$
$6 H Q V L E L O L^{(2)} W_j$ DOO¶ DFTXD (UNI EN 1269712)	•
Modulo di rigidezza a 20°C (IT CY) (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento
	• 03 D 03 D
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo
	• 03 D 03 D

(1) /D SUHVVD JLUDWRULD GRYUj DYHUH OD FRQILJXUD]LRQH SUHYLVWD Q

(2) misura eseguita su provini confezionati con un numero di rotazioni pari a N_p

19.3.8.3- Studio della miscela in laboratorio

\$O ILQH GL GHWHUPLQDUH OD PLJOLRUH IRUPXOD]LRQH GHOO¶LPSDVWR presentare alla Direzione Lavori, con congruo anticipo, la formula di ottimizzazione, mediante il quale definire i componenti della miscela, le relative caratteristiche meccaniche e i dosaggi necessari per la produzione di un conglomerato bituminoso in grado di meglio soddisfare ai requisiti di accettazione previsti dal presente Capitolato.

* OL HVLWL H OH FRQFOXVLRQ design formula essere opportunamente documentati con i certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate, sia sui materiali componenti che sul conglomerato utilizzato in fase di stesa.

Lo studio di fattibilità e ottimizzazione sui singoli componenti del conglomerato bituminoso, nonché sul prodotto dovrà concernere la scelta del legante e degli aggregati lapidei nelle varie pezzature. Dovranno essere indicate le qualità H GRVDJJLR GH O ELWXP H QDWXUD H SURYHQLHQ]D GHOO¶LPSDVWR PHGL e per la miscela di aggregato che si intende impiegare, la curva granulometrica (UNI EN 933a) la massa volumica apparente dei granuli (UNI EN 1095) e tutte le caratteristiche fisiche e meccaniche indicate al Capitolato fra i requisiti di accettazione.

Il dosaggio di legante con cui confezionare il conglomerato sarà preliminarmente determinato in laboratorio, per via sperimentale, mediante metodo volumetrico, da realizzare secondo le modalità descritte al precedente art. 19.3.1.3.

La Direzione Lavori si riserva, in ogni caso, GL DSSURYDUH L ULVXOWDWL SURGRWWL GL IRUPXOD]LRQL GHOO¶LPSDVWR /¶DSSURYD]LRQH QRQ ULGXUUj FRPXQTXH OD UHVSRQVDELOLW]D GHOO¶LPSDVWR conglomerati in opera. A tal proposito si segnala la necessità di comporre la miscela ottimale in modo che possa rispondere in opera alle richieste relative al grado di addensamento

8QD YROWD DFFHWWDWR GDOOD 'LUH]LRQH /DYRUL OD VLVWGXOD]LRQH GHOO¶LPSDVWR saranno tollerati scostamenti, rispetto allo studio di formulazione, pari a:

“ VXOO¶DJJUHJDWR JURVVR

“ VXOO¶DJJUHJDWR ILQH

±1.5% sulla quantità di filler;

±0.25% sulla quantità di bitume.

19.3.8.4- Formazione e confezione della miscela

/¶LPSLDQWR GHYH HVVHUH GL SRWHQ]LDOLW]D produzione, deve inoltre garantire uniformità del prodotto ed essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto. La Direzione /DYRUL SRWUj DSSURYDUH O¶XWLQ]R G¶LPSLDQWL LQ la produzione SX costantemente controllato.

/¶LPSUHVVD DSSDOWDWULFH GRYUj DYHUH XQ DSSURYYLJLRQDPHQWR FR La temperatura di stoccaggio del legante bituminoso deve essere garantita (compresa tra i 150°C e i 170°C) e come lo

essere quello OD GHJOL DJJUHJDWL ODSLGLHL DO PRPHQWR GHODD a Dregat HODJL
 ODSLGLHL GRSR O XVFLWD GDOO HVVLFDFWRUH QRQ GHYH VXSHUDUH O
 Si dovrà fare uso di almeno quattro classi granulometriche ed il tempo di miscelazione deve essere stabilito in base
 FDUDWWHULVWLFKH GHOO LPSLDQWR H GH SURGRWWR ILQDOH FKH VL

19.3.8.5- Posa in opera della miscela

Il conglomerato bituminoso confezionato sarà steso sul piano sottostante solo dopo che la Direzione Lavori avrà accertato con esito favorevole la sua rispondenza nei valori di quota, sagoma e compattezza specificati nel progetto. La posa in opera dei conglomerati bituminosi sarà effettuata a mezzo di macchine vibrofinitrici dei tipi approvati dalla Direzione Lavori che devono risultare perfettamente funzionanti e dotate di automatismi di autolivellamento. La
 ILQLWULFH GRYUJ SURFHGHUH DG XQD YHORFLWj WDOH GD JDUDQWLUL
 rulli co PSDWWDWRUL GL UDJJLXQJHUH O DGGHQVDPHQWR ULFKLHVWF
 procedere ad una velocità superiore a 4 m/min e comunque tale da non compromettere la finitura superficiale dello strato con formazione di striature a vespai.

Nella posa in opera si deve dare la massima attenzione alla formazione dei giunti longitudinali, meglio se si opera con
 GXH PDDFKLQH YLEURILQLWULFL DIILDQFDWH LQ PRGR GD JDUDQWL
 questo non è possibile è indispensabile utilizzare un emulsione modificata spruzzandola direttamente sul bordo
 GHODD VWULVFLDWD SHU JDUDQWLUH H RWWLPLJDUH O DGHVLRQH GH
 almeno 20 cm e il giunto longitudinale non deve mai cadere in corrispondenza delle fasce della corsia interessate normalmente dalle ruote dei veicoli.

Quando il bordo della strisciata è danneggiato o arrotondato, si deve ricorrere al taglio verticale con idonea attrezzatura. La stessa operazione dovrà essere eseguita per i giunti orizzontali. Il trasporto del conglomerato,
 GDOO LPSLDQWR ILVVR GL FRQIHJLRQDPHQWR DO FDQWLHUH portata WHVD
 efficienti, veloci e comunque sempre dotati di telone di copertura per evitare il raffreddamento e la formazione di una crosta superficiale del conglomerato bituminoso.

/D WHPSHUDWXUD GH SURQJORPHUDWR DOO XVFLWD GHODD PDDFKLQD
 stesa del manto stradale dovranno essere sospesi quando le condizioni meteorologiche ne compromettano la buona
 HVHFXJLRQH H GL QRUPD QRQ DO GL IXRUL GHOO LQWHUYDOOR GL WH
 devono essere rimossi e LFRVWUXLWL D VSHVH GHOO LPSUHVD ,O FRVWLSDPHQ
 del conglomerato dalla macchina vibrofinitrice e deve essere portata a termine senza nessuna interruzione. Si avrà cura che il costipamento sia condotto con tecnologia più adeguata utilizzando rulli compattatori a cilindri metallici del peso massimo di 14 ton. Per evitare che il conglomerato bituminoso possa aderire al rullo dovrà essere utilizzato un prodotto antistatico, una soluzione speciale che deve essere
 V SUXJJDWD GLUHWWDPHQWH I
 compattatori. La superficie degli strati al termine del costipamento deve presentarsi priva di qualsiasi irregolarità ed ondulazione.

19.3.8.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati di tipo tradizionale.

19.3.8.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Al termine della compattazione per strato di usura SMA dovranno essere verificate le seguenti prescrizioni

- 1) dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 98% della densità teorica di progetto D GHODD VWHVVR JLRUQR ULQHYDWD DOO LPSLDQWR R DOOD VWHVVD
- 2) Il conglomerato bituminoso deve avere una tessitura superficiale da non risultare scivoloso. Le caratteristiche di antisdrucciolevolezza valutate mediante Coefficiente di Aderenza Trasversale (CAT) rilevato mediante apparecchio S.C.R.I.M. (Sideway force Coefficient Routine Investigation Machine), secondo la UNI CEN/TS 15901-6, sarà considerato: buono, per valori non inferiori a 0,60; soddisfacente, per valori compresi tra 0,40 e 0,60, in questo caso il conglomerato verrà penalizzato; insufficiente e quindi non accettabile per valori inferiori a 0,40
- 3) La macrotessitura superficiale dello strato, rilevata mediante strumento laser rispondente alla Norma ISO 13473 ed espresso come valore MPD (Mean Profile Depth), ovvero espressa in termini di altezza di sabbia (HS), ai sensi della Norma UNI EN 1306-1, dovrà essere maggiore di 0,8 mm.
- 4) ,O SURQJORPHUDWR ELWXPLQRVR LQ RSHUD GHYH DYHUH XQD VXSH
 misurato su tratti più lunghi della stessa strada dovrà risultare: IRI m " PP P Zone Standard non superiore a 0.4 mm/m).

Le misure di CAT, MPD (HS) e IRI dovranno essere, di norma, effettuate non prima del 60° giorno di apertura della strada al traffico né dopo il 180° giorno. I rilievi potranno essere effettuati
 VW D HFFHJLRQH SHU O , 5 ,
 stradale ; nei tratti esclusi dalle misure, la Direzione Lavori potrà disporre la realizzazione di quei rilievi che riterrà necessari in relazione allo stato della pavimentazione e alle carenze funzionali di cui è visivamente.

La valutazione del peso di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN 12697 con carote di 10 cm di diametro, prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali messi in opera. Il valore risulterà dalla media di due prove. Particolare cura dovrà essere posta nel riempimento delle cavità rimaste negli strati superficiali dopo il prelievo

delle carote.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze in più, fino al 10% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente previa rimozione a carico. GHOO¶SSDOWDWRUH GHOO¶LQWHUR VWUDWRSHU L WUDSARVLENDQW HUH V detrazioni per spessori non conformi al progetto.

.Q QHVXQ F D V R V D U j W R O O H U D W R O ¶ X W L O L j j R G L P D W H U L D O H S U bituminosi

/¶XVR GL GHWLW PDWHULDOL DQFKRH D L Q Q B L Q L P D j L S H Q H F Q W S O B W L D B G j L O lavorazioni fino a quel punto eseguite.

19.4- Conglomerati bituminosi confezionati a tiepido (WMA Warm Mix Asphalt)

19.4.1- Generalità

I conglomerati bituminosi possono essere confezionati tiepido in funzione di esigenze ambientali e/o esigenze natura stagionale.

/H SULPH YDQQR LQWHUSUHW D W H Q H O O ¶ D W W H Q j L R Q H F K H V L G precisamente alla riduzione delle emissioni in atmosfera nella fase di confezionamento quanto in quella alla stesa, favorendo così anche una maggior salubrità dei luoghi di lavoro e minori emissioni odorigene.

Le esigenze di natura stagionale possono verificarsi nella necessità di interventi manutenzione ordinaria nella stagione tardo autunnale o invernale. In tal caso per poter garantire le migliori condizioni di messa in opera e compattazione dei conglomerati, per poter raggiungere il grado di addensamento delle miscele ricercato, il progettista o il D L U H W W R U H G H L / D Y R U L S R W U D Q Q R U L F K L H G H U H O ¶ H V H F X j L R Q H G H L F F Analogamente per quanto stabilito in materia di conglomerati confezionati a caldo i conglomerati a tiepido dovranno soddisfare i requisiti stabiliti dalle Norme armonizzate della serie UNI EN 13108. Il materiale fornito dovrà essere corredato della Marcatura CE per i conglomerati bituminosi prodotti a caldo secondo il sistema di attestazione dalla normativa vigente.

/¶LPSUHVD KD O ¶ R E E O S U R Y G L S H V H Q L P L Q D O L V X O O ¶ L G R Q H L W j G H L P D W H bituminosi ed eventualmente conglomerato bituminoso di recupero) che intende utilizzare nel confezionamento delle miscele; i risultati di tali prove dovranno essere U ¶ V H Q W D W L D O O ¶ L Q W H U Q R G H O O R V W X G L conglomerato.

/¶LPSUHVD GRYUj SURYYHGHUH DOOD YDOLGDjLRQH GHOOH FRPSR dimostrare che tali miscele siano realizzabili non solo O I D E R U D W R U L R P D D Q F K H D O O ¶ L P S L D Q W O ¶ , P S U H V D G R Y U j S U H V H Q W D W H D O O D ' L U H j L R Q H / D Y R U L J O L V W X G L risultati delle prove di validazione. Dette prove dovranno essere eseguite per ogni tipo di miscela bituminosa prevista dalle presenti prescrizioni tecniche, nello stesso anno solare in cui viene eseguita la messa in opera e prontamente aggiornate qualora dovessero verificarsi cambiamenti dei materiali costituenti o nel processo produttivo.

I requisiti, determinati mediante le prove iniziali di qualifica secondo le modalità previste dalla norma UNI EN 13108 20, dovranno essere conformi alle caratteristiche descritte nelle presenti prescrizioni tecniche ai corrispondenti paragrafi relativi al confezionamento a caldo.

/D ' L U H j L R Q H / D Y R U L V L U L V H U Y D G L D S S U R Y D U H L U L V X O W D W L l e R W W H Q miscele e sui materiali presso un proprio laboratorio incaricato. L'azienda non ridurrà comunque la responsabilità dell'Impresa, relativa al raggiungimento dei requisiti finali dei conglomerati in opera.

/ , P S U H V D G R Y U j S U H V L G L D U H U L J R U R V D P H Q W H L O S U R S U L R S U R F H Produzione in Fabbrica (FPC) secondo le modalità previste dalla norma UNI EN 13108 controlli in produzione F R P S U H Q G R Q R V L D O ¶ D F F H U W D P H Q W R S H U L R G L F R G H L U H T X L V L W L verifiche sul processo di produzione dei conglomerati bituminosi.

/R V W X G L R G L I R U P X O D j L R Q H G H O O H P L V F H O H G R Y U j H V V H U H S U H V H Q D O P H Q R G X H V H W W L P D Q H G L D Q W L F L S R U L V S H I M A T A R N O D A n t o f e l a C o s t i t u e n t i . G H O O 4 X H V W R V W X G L R D Y U j Y D O L G L W j S H U O ¶ (Q W H \$ S S D O W D Q W H S H U L V H L P

19.4.2- Descrizione

I conglomerati a tiepido costituiscono una famiglia di conglomerati confezionati con impianti tradizionali ed a temperature variabili, a seconda della tecnologia utilizzata, tra 80°C e 130°C, nel rispetto di tutte le norme e specifiche presenti in questo Capitolato relative ai conglomerati confezionati a caldo.

Pertanto, al termine delle operazioni di messa in opera e compattazione, anche le prestazioni sia meccaniche che funzionali saranno identiche a quelle degli analoghi conglomerati confezionati a caldo.

19.4.3- Tecnologie di fabbricazione

Potranno essere usate tutte quelle tecnologie in grado di ridurre la viscosità del bitume utilizzato allo scopo di rendere possibile la messa in opera a temperature inferiori a 120°C, garantendo lo stesso grado di addensamento richiesto per i conglomerati confezionati a caldo.

In via indicativa e non esaustiva i processi di fabbricazione potranno far uso di tecnologie riconducibili ai seguenti tipi:

- tecnologie basate sulle capacità schiumogene del bitume;

- WHFQRORJLH EDVDWH VXOO¶DJJLXQWD GL DGGLWLYL RUJDQLFL R FK
 - WHFQRORJLH EDVDWH VXOO¶DJJLXQWD GL DGGLWLYL RUJDQLFL R FK

19.4.4- Controlli

Per i conglomerati a tiepido valgono le stesse prescrizioni indicate per i corrispondenti conglomerati confezionati a caldo, particolare attenzione sarà posta alla misura della temperatura allo scarico autocarri quanto alla stesa dietro la finitrice. Temperature eccedenti la soglia indicata dal produttore in fase di studio e legata alla particolare tecnologia adottata farà decadere la qualifica di conglomerato prodotto a tiepido con tutte le guenze e penalizzazioni previste dal presente Capitolato.

19.5- 7UDWWDPHQWL GL ULSULVWLQR GHOO¶DGHUHQ]D

19.5.1- Conglomerato per strati di usura antiskid

19.5.1.1- Descrizione

Il conglomerato bituminoso antiskid, messo in opera in strati sottili 30, viene utilizzato in tutte quelle situazioni in cui è necessario ottenere elevate caratteristiche di aderenza e macrorugosità accoppiate a grandi resistenze alle lami plastiche.

Il conglomerato bituminoso può essere confezionato antilizzando un legante di tipo alto modulo. Per le caratteristiche del conglomerato Antiskid si rimanda al paragrafo 19.3.7.

19.5.1.2- Caratteristiche dei materiali da impiegare

a) Materiali aggregati

/¶DJJUHJDW¶Dzione RIVNRE dimensioni maggiori di 2 mm) dovrà essere costituito da elementi granulari sani, duri di forma poliedrica, a spigoli vivi, provenienti esclusivamente da processo di frantumazione, di rocce magmatico effusive di tipo basaltico e porfirico o di natura industriale quali rectori di forno elettrico così come previsto dalla norma UNI EN 13043 per gli aggregati da utilizzare negli strati superficiali di usura delle pavimentazioni stradali. Il campionamento degli aggregati destinati alle prove di controllo dei requisiti di accettazione dovrà essere eseguito secondo la Norma UNI EN 932.

Il rispetto dei requisiti di accettazione da parte degli aggregati impiegati nel conglomerato bituminoso dovrà rispondere a quanto previsto dalla marcatura ed etichettatura CE dei prodotti CS con X D Q W R S U H Y L X W R D O della norma UNI EN 13043 e verificato sulla base delle prescrizioni contenute nella suddetta norma.

In ogni caso i materiali dovranno essere conformi ai sistemi di attestazione previsti dalla normativa vigente

Per ogni V L Q J R O D S H]] D W X U D F R V W L W X H Q W H O ¶ D J J U H J D W R J U R V V R G R Y U D C

1) 3 H U R J Q L V L Q J R O D S H]] D W X U D F R V W L W X H Q W H O ¶ D J J U H J D W R J U R V V R

2) il 100% del materiale deve provenire dalla frantumazione;

3) la perdita in peso alla prova Los Angeles, secondo la Norma UNI EN 12097, deve essere inferiore al 15% (L);

4) il coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) delle graniglie, secondo la Norma UNI EN 8067, deve essere non inferiore a 0,45 (PS₅₀);

5) se richiesto dalla Direzione Lavori, la perdita di resistenza dopo gelo e disgelo, determinata secondo la Norma UNI EN 13671, non dovrà essere superiore a 1; (F)

6) il contenuto di rocce tenere, alterate o scistose, rocce degradabili, ai sensi della Norma UNI EN 933, deve essere nullo;

7) O ¶ L Q G L F H G L D S S L D W W L P H Q W R 3, deve essere inferiore a 124 µm, (1

/¶DJJUHJDW¶Dzione RIVNRE dimensioni minori di 2 mm) deve essere costituito esclusivamente da sabbie di

I U D Q W X P D] L R Q H U L V X O W D Q W L G D O O D S U R G X] L R Q H G H O O ¶ D J J U H J D W

rispondere al seguente requisito:

1) /¶H T X L Y D O H Q ¶ Dzione RIVNRE dimensioni minori di 0,075 mm) secondo la Norma UNI EN 933-8:2000, dovrà essere non inferiore al 70%.

/¶D G G L W L Y R P L Q ¶ Dzione RIVNRE dimensioni minori di 0,075 mm) dovrà essere costituito da materiale polverulento, proveniente dalla macinazione di rocce calcaree o dolomitiche a struttura amorfa (non cristallina), oppure da un materiale sintetico di natura prevalentemente calcarea (cemento Portland normale o cemento crudo).

Nella miscela di aggregati che costituisce il conglomerato bituminoso dovrà essere utilizzato esclusivamente materiale derivante da frantumazione.

b) Legante

Il legante dovrà essere costituito da bitume semisolido per usi stradali, dovrà provenire dalla modifica di una base ELWXP LQRVD DWWUDYHUVR O ¶ D J J L X Q W D G L X Q D J H Q W H R F R (SBS) X Q G P R

Il legante così ottenuto al termine del processo di maturazione dovrà presentarsi stabile nel tempo e in un intervallo di elastoplasticità.

PROVA	U.M.	VALORE	NORMA
Penetrazione a 25 °C	dmm	55 ÷ 65	UNI EN 1426
Punto di rammollimento P.A.	°C	80 ÷ 90	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	" -19	UNI EN 12593
Viscosità dinamica a 100 °C	3 D Â V	75 ÷ 120	UNI EN 133022
Viscosità dinamica a 160 °C	3 D Â V	0.6 ÷ 0.8	
Ritorno elastico a 25°C	%	> 95	UNI EN 13398
v VFRVWDPHQWL GRSR SURYD ³WXEHQ WHVW			
penetrazione a 25° C	û G P I	< 5.0	UNI EN 1426
punto di rammollimento	û _r (°C)	< 3.0	UNI EN 1427

Il bitume modificato con le caratteristiche specificate nella precedente tabella può essere ottenuto anche da semisolidi B 5070 o 70 FRQ O¶DJJLXQWD GL RSR SURYD ³WXEHQ WHVW. Nel caso di bitume modificato con polimeri per la Modifica dei leganti bituminosi.

c) Miscela

In accordo a quanto fissato dalla Direttiva 89/106/CEE ed applicabile ai conglomerati bituminosi, si dovrà garantire la produzione di tutte le miscele nel rispetto delle caratteristiche essenziali ed in conformità a quanto espresso nella norma. Nel caso il conglomerato dovrà essere conforme anche ai sistemi di attestazione previsti dalla norma vigente. /D PLVFHOD GL DJJUHJDWL ODSLGLH GRYUj SUHVHQWDUH XQD fusione di riferimento:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]	
	Fuso A	Fuso B
Setaccio 12.5	100	100
Setaccio 10	75 - 100	70 - 100
Setaccio 8	50 - 70	50 - 80
Setaccio 6,3	18 - 45	30 - 60
Setaccio 4	16 - 25	23 - 40
Setaccio 2	14 - 22	19 - 30
Setaccio 1	12 - 20	16 - 24
Setaccio 0, 5	11 - 18	13 - 20
Setaccio 0, 25	10 - 17	10 - 16
Setaccio 0, 063	8 - 14	6 - 12

Il legante descritto in precedenza, sarà aggiunto nella dose tra il 5,2% e il 5,8% e dovrà comunque essere definito, DOO¶LQWHUQR GHOOH WROOHUDQ]H DWUDYHUVR OR VWXGLR GL IRUP. Nel caso di utilizzo di aggregati artificiali, quali granelle provenienti da scorie di forno elettrico, le tolleranze dovranno WHQHU FRQWR GHOOH GLIIHUHQWL FDUDWWHULVWLFKH ILVLEGH. Il legante dovrà essere adeguato alla diversa massa volumica e compreso tra il 4,5% ed il 5,5% a seconda della percentuale di granella introdotta nella miscela di aggregati.

Il conglomerato dovrà rispondere ai seguenti requisiti e i valori di riferimento per il controllo della densità saranno quelli corrispondenti alla densità ottimale di progetto, la quale viene determinata per un numero di giri da definire, assieme al QXPHUR PDVVLPR GL JLUL QHOOR VWXGLR SUHVHQWDWR GDOO¶LPSUHV.

METODO VOLUMETRICO (Norma UNI EN 12697 -31) ⁽¹⁾		
Parametri	Valore richiesto	
Vuoti a N ₁₀ = 10 rotazioni	10 ÷ 16%	
Vuoti a N _p (da definire nello studio della miscela)	6 ÷ 12%	
Vuoti N _{max} (da definire nello studio della miscela)	> 2,5%	
Resistenza a trazione indiretta a 25 ⁽²⁾ C (UNI EN 1269723)	1,0 10 ³ ÷ 1,8 10 ³ GPa	
6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D (UNI EN 1269712)	•	
Modulo di rigidezza a 20° C (IT C) ⁽³⁾ (UNI EN 1269726)	Campioni confezionati senza ulteriore riscaldamento	
	•	0 3 D 0 3 D
	Campioni riscaldati in forno dopo prelievo	
	•	0 3 D 0 3 D

19.5.1.3- Studio della miscela in laboratorio

Il progettista dovrà effettuare lo studio di fattibilità e ottimizzazione, mediante il quale definire i componenti della miscela, le relative caratteristiche meccaniche e i dosaggi necessari per la produzione di un conglomerato bituminoso in grado di meglio soddisfare ai requisiti di accettazione previsti dal presente Capitolato.

* Il progettista dovrà essere in grado di fornire, in fase di stesa, certificati relativi alle prove di laboratorio effettuate, sia sui materiali componenti che sul conglomerato realizzato.

Lo studio di fattibilità e ottimizzazione sui singoli componenti del conglomerato bituminoso, nonché sul prodotto dovrà concernere la scelta del legante e degli aggregati lapidei nelle varie pezzature. Dovranno essere indicate la qualità e per la miscela di aggregati che si intende impiegare, la curva granulometrica (UNI EN 12697), la massa volumica apparente dei granuli (UNI EN 1095) e tutte le caratteristiche fisiche e meccaniche indicate dal Capitolato fra i requisiti di accettazione (art. 19.3.7.2.a/c1/d).

Il dosaggio di legante con cui confezionare il conglomerato sarà preliminarmente determinato in laboratorio, per via sperimentale, mediante metodo volumetrico, da realizzare secondo le modalità descritte al precedente art. 19.3.1.3.

Il progettista dovrà essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto. La Direzione di cantiere dovrà costantemente controllare la qualità del prodotto ed essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto.

A tal proposito si segnala la necessità di comporre la miscela in modo che essa possa rispondere in opera sia alle richieste relative alla percentuale di vuoti quanto al grado di addensamento.

Saranno tollerati scostamenti, rispetto allo studio di formulazione, pari a:

“ V X O O ¶ D J J U H J D W R J U R V V R

“ V X O O ¶ D J J U H J D W R I L Q H

±1.5% sulla quantità di filler;

±0.25% sulla quantità di bitume.

19.5.1.4- Formazione e confezione della miscela

Il progettista dovrà essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto. La Direzione di cantiere dovrà costantemente controllare la qualità del prodotto ed essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto.

Il progettista dovrà essere in grado di produrre miscele rispondenti alle specifiche del progetto.

La temperatura di stoccaggio del legante bituminoso deve essere garantita (compresa tra i 150°C e i 170°C) come lo
 essere quello D GHJOL DJJUHJDWL ODSLGLH DO PRPHQWR GHOD Aggregati OD]LR
 ODSLGLH GRSR O¶XVFLWD GDOO¶HVVLFDFWRUH QRQ GHYH VXSHUDUH O¶
 Si dovrà fare uso di almeno due classi granulometriche ed il tempo di stoccaggio deve essere stabilito in base alle
 FDUDWWHULVWLFKH GHOO¶LPSLDQWR H GH SURGRWWR ILQDOH FKH VL

19.5.1.5- Posa in opera della miscela

Il conglomerato bituminoso confezionato sarà steso sul piano sottostante solo dopo che la Direzione Lavori avrà
 accertato con esito favorevole la sua rispondenza nei valori di quota, sagoma e compattezza specificati nel progetto.
 La posa in opera dei conglomerati bituminosi sarà effettuata a mezzo di macchine vibrofinitrici dei tipi appa-
 Direzione Lavori che devono risultare perfettamente funzionanti e dotate di automatismi di autolivellamento.
 Nella posa in opera si deve dare la massima attenzione alla formazione dei giunti longitudinali, meglio se si opera con
 due macchine vibrofinitrici. I giunti longitudinali dovranno essere realizzati con la massima cura, in modo che
 questo non è possibile è indispensabile utilizzare un emulsione modificata spruzzandola direttamente sul bordo della
 strisciata per garantire e ottimizzare l'adesione tra le due strisce. La strisciata deve essere realizzata con
 almeno 20 cm e il giunto longitudinale non deve mai cadere in corrispondenza delle fasce della corsia interessate
 normalmente dalle ruote dei veicoli.

Quando il bordo della strisciata è danneggiato o arrotondato, si deve ricorrere al taglio verticale con idonea
 attrezzatura. La stessa operazione dovrà essere eseguita per i giunti orizzontali. Il trasporto del conglomerato,
 GDOO¶LPSLDQWR ILVVR GL F&S, deve essere effettuato mediante mezzi di trasporto di tipo appa-
 efficienti, veloci e comunque sempre dotati di telone di copertura per evitare il raffreddamento e la formazione di una
 crosta superficiale del conglomerato bituminoso.

La temperatura del conglomerato bituminoso e quella del manto stradale dovranno essere sospesi quando le condizioni meteorologiche ne compromettano la buona
 esecuzione e di norma non al di sotto di 5°C. Il trasporto del conglomerato bituminoso dovrà essere effettuato con
 GHO FRQJORPHUDWR DOO¶XVFLWD GHOD PDKFKLQD YLEURILQ
 stesa del manto stradale dovranno essere sospesi quando le condizioni meteorologiche ne compromettano la buona
 esecuzione e di norma non al di sotto di 5°C. Il trasporto del conglomerato bituminoso dovrà essere effettuato con
 GHO FRQJORPHUDWR DOO¶XVFLWD GHOD PDKFKLQD YLEURILQ
 del conglomerato dalla macchina vibrofinitrice e deve essere trasportata a termine senza nessuna interruzione. Si avrà
 cura che il costipamento sia condotto con la tecnologia più adeguata utilizzando rulli compattatori a cilindri metallici
 del peso massimo di 14 ton. Per evitare che il conglomerato bituminoso si spaccasse al rullo dovrà essere utilizzato
 SURGRWWR DQWLVDWDLFR XQD VROX]LRQH VSHFLDOH FKH GHYH
 compattatori. La superficie degli strati al termine del costipamento deve presentarsi priva di qualsiasi irregolarità ed
 ondulazione.

19.5.1.6- Controllo dei requisiti di accettazione dei materiali

Valgono le stesse prescrizioni indicate per i conglomerati di tipo tradizionale.

19.5.1.7- Controllo dei requisiti ed accettazione delle lavorazioni

Al termine della compattazione per strato di usura antischioccatura dovranno essere verificate le seguenti prescrizioni:

- 1) dovrà avere una densità, uniforme in tutto lo spessore, non inferiore al 98% della densità teorica di progetto D
 dello stesso giorno ULOHYDWD DOO¶LPSLDQWR R DOOD VWHVD
- 2) Il conglomerato bituminoso deve avere una tessitura superficiale tale da non risultare scivoloso. Le caratteristiche di
 antisdrucchiolevalenza valutate mediante Coefficiente di Aderenza Trasversale (CAT) determinato mediante
 apparecchio S.C.R.I.M. (Sideway force Coefficient Routine Investigation Machine), secondo Norma UNI CEN/TS
 15901-6, sarà considerato: buono, per valori non inferiori a 0,65; soddisfacente, per valori compresi tra 0,40 e 0,65,
 in quest'ultimo caso il conglomerato verrà penalizzato; insufficiente e quindi non accettabile per valori inferiori a 0,40.
- 3) La macrotestatura superficiale dello strato, rilevata mediante strumento laser rispondente alla Norma ISO 13473
 ed espresso come valore MPD (Mean Profile Depth), ovvero espressa in termini di altezza di sabbia (HS), ai sensi
 della Norma UNI EN 13036-1, dovrà essere maggiore di 1,0 mm.
- 4) ,O FRQJORPHUDWR ELWXPLQRVR LQ RSHUD GHYH DYHUH (IR)D VXS
 misurato su tratti più lunghi della stessa strada dovrà risultare: IRI P " PP P GHYLD]LRQH V
 superiore a 0.4 mm/m).

Le misure di CAT, MPD (HS) e IRI dovranno essere, di norma, effettuate non prima del 60° giorno di apertura d
 VWUDGD DO WUDIILFR Qp GRSR LO f JLRUQR , ULOLHYL SRWDQQR
 stradale; nei tratti esclusi dalle misure, la Direzione Lavori potrà disporre la realizzazione di quei rilievi che riterrà
 necessari in relazione allo stato della pavimentazione e alle carenze funzionali individuabili visivamente.

La valutazione del peso di volume sarà eseguita secondo la Norma UNI EN 12697 con carote di 10 cm di diametro,
 prelevate in numero significativo per la caratterizzazione dei materiali messi in opera. Il valore risulterà dalla media di
 due prove. Particolare cura dovrà essere nel riempimento delle cavità rimaste negli strati superficiali dopo il prelievo
 delle carote.

Non saranno consentiti scostamenti per lo spessore dello strato finito: saranno previste tolleranze, in più o in meno, ab-
 10% dello spessore totale, a condizione che il massimo scostamento si presenti solo saltuariamente previa rimozione a carico
 GHOO¶SSDOWD WpPHI trati HooesatQW HooesatQW
 GHO HOOI trati HooesatQW HooesatQW
 giudizio della D.L., la quale si riserva eventuali

detrazioni per spessori non conformi al progetto.

bituminosi.

lavorazioni fino a quel punto eseguite.

19.5.2- 19.5.2.1- Descrizione

Il impasto di emulsione bituminosa modificata, aggregati fini ben graduati, acqua, filler ed additivi che mescolati in proporzioni adeguate permettono di ottenere una miscela fluida, omogenea e cremosa che, una volta applicata, si trasforma in un microagglomerato a freddo, usato per trattamenti superficiali di irruvidimento ed impermeabilizzazione di pavimentazioni stradali.

La malta è formata da una miscela di aggregati particolarmente selezionati, impastati a freddo con una speciale emulsione bituminosa elastomerizzata.

La miscelazione e la stesa sono effettuate con apposita macchina semovente ed il trattamento, che normalmente richiede l'uso di un prodotto a base di acqua, deve essere eseguito in modo da ottenere una miscela omogenea e fluida.

Le miscele messe in opera dovranno soddisfare i requisiti stabiliti dalla Norma armonizzata UNI EN 12273. Il materiale fornito dovrà essere corredato della Marca CE per i trattamenti superficiali con malte a freddo secondo il sistema di attestazione previsto dalla normativa vigente.

19.5.2.2- Materiali aggregati

Gli aggregati, costituiti da una miscela di graniglia, sabbia e filler, con granulometria graduata e continua, devono essere conformi alle norme UNI EN 12620 e UNI EN 12518.

La sabbia deve essere di tipo naturale di fiume, con granulometria graduata e continua, con un contenuto di polveri inferiore al 5% e un contenuto di materia organica inferiore al 1%. La sabbia deve essere di tipo naturale di fiume, con granulometria graduata e continua, con un contenuto di polveri inferiore al 5% e un contenuto di materia organica inferiore al 1%.

In ogni caso la qualità delle rocce degli elementi litoidi di fiume da cui è ricavata per frantumazione la sabbia dovrà essere tale da garantire, alla prova Los Angeles (UNI EN 1097) eseguita sul granulato della stessa provenienza, la perdita in peso superiore al 25% (LA₂₅).

La miscela delle due, dovrà essere maggiore o uguale all'80%.

19.5.2.3- Additivi

Gli additivi (filler) provenienti dalle sabbie descritte precedentemente, potranno essere integrati con filler di apporto (normalmente cemento Portland 325).

19.5.2.4- Acqua

L'acqua deve essere potabile, conforme alla Norma UNI EN 15157, con un contenuto di cloro inferiore a 10 mg/l e un contenuto di solfati inferiore a 100 mg/l.

Essa andrà dosata diligentemente (né troppa né troppo poca) allo scopo di svolgere il ruolo di lubrificante fra gli aggregati e facilitare la corretta distribuzione dell'emulsione.

19.5.2.5- Legante

Il legante bituminoso sarà costituito da emulsione bituminosa diretta a base di bitume puro 70/100 con un contenuto di legante residuo del 60%, elastica a rottura controllata, modificata con lattice di gomma sintetica continua.

Caratteristiche del legante residuo dalla distillazione:

PROVA	U.M.	VALORE	NORMA
Penetrazione a 25° C	dmm	50-70	UNI EN 1426
Punto di rammollimento	°C	55- 65	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraas, min	°C	-15	UNI EN 12593
Viscosità dinamica a 80° C	Pas	80 - 130	UNI EN 133022

19.5.2.6- Miscela

Le miscele dovranno avere una composizione granulometrica nei fusi di seguito elencati in funzione dello spessore finale richiesto:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]	
	8 mm	6 mm
Setaccio 10	100	100
Setaccio 8	79 - 100	91 - 100
Setaccio 6.3	70 - 90	80 - 93
Setaccio 4	54 - 77	61 - 82
Setaccio 2	36 - 55	40 - 64
Setaccio 1	26 - 43	29 - 49
Setaccio 0,5	17 - 32	18 - 33
Setaccio 0,25	11 - 23	11 - 22
Setaccio 0,063	4 - 8	5 - 15

Miscele con spessori finali diversi dovranno essere concordate di volta in volta con la D.L.

19.5.2.7- Composizione della miscela e dosaggi

La malta bituminosa dovrà avere i seguenti requisiti:

Spessore minimo	U.M.	8 mm	6 mm
Dosaggio della malta	Kg/m ²	13-20	8-15
Pezzaure max aggregati	mm	10-13	7-8
Contenuto di legante residuo, % in peso su aggregati	%	5,5-7,5	6,5-8,5

19.5.2.8- Confezionamento e posa in opera

Unpastatore semiautomatico, a ruota, a carica, di tipo D S S, anteriormente, a quattro ruote motrici, idonea alla confezione e stesa a freddo di conglomerati bituminosi, in grado di spruzzatura e caldo di bitumi ed emulsioni elastomerizzati e resine solubili in acqua.

Tale impianto dovrà essere completo di apparati di regolazione, controllo e dosaggio automatici, e costituito essenzialmente delle seguenti parti:

- 1) tramoggia della miscela degli aggregati;
- 2) nastro trasportatore;
- 3) serbatoio dell'emulsione bituminosa, dell'acqua e degli additivi;
- 4) spruzzatore dell'acqua e dell'emulsione;
- 5) mescolatore;
- 6) banco stenditore a carter;
- 7) spruzzatore dell'acqua di preumidificazione.

Le operazioni di produzione stesa devono avvenire in modo continuo alla velocità di avanzamento della macchina nelle seguenti fasi:

Ingresso della miscela di aggregati e del filler nel mescolatore

\$ J J L X Q W D G H O O \uparrow D F T X D G L L P S D V W R H G H O O \uparrow D G G L W L Y R

Miscelazione ed omogeneizzazione della miscela di aggregati e del suo grado di umidità

\$ J J L X Q W D G H O O \uparrow H P X O V L R Q H E L W X P L Q R V D

0 L V F H O D \uparrow L R Q H H G R P R J H Q H L \uparrow D \uparrow L R Q H G H O O \uparrow L P S D V W R

& RODPHQWR GHOO¶LPSPVWR QHOOR VWHQGLWRUH D FDUWHU

'LVWULEX]LRQH GHOO¶LPSPVWR QHOOR VWHQGLWRUH VWHVD D OLY

Immediatamente prima di iniziare la stesa del microtappeto a freddo, si dovrà ~~vedere~~ alla eventuale pulizia della superficie stradale oggetto di trattamento, manualmente o con mezzi meccanici; tutti gli eventuali detriti e/o polveri dovranno essere allontanati.

La pavimentazione costituente la base di stesa dello ~~slurry~~ non deve presentare degradazioni tali da compromettere l'efficacia dell'intervento quali ormaie, avvallamenti, fessurazioni estese. Diversamente, prima della messa in opera dello ~~slurry~~, si dovrà operare ad una rasatura della superficie ~~ante~~ una malta bituminosa molto fine di pezzatura massima 4 mm. Nel caso di fenomeni di degrado peggiori (sfondamenti, buche profonde, ecc.) si dovrà intervenire con metodi di manutenzione tradizionali quali risagome, ricariche e rappezzi con conglomerato caldo.

,Q DOFXQL FDVL D J LXGL]LR GHOD ' / VL GRYUj SURFHGHUH DG XQ¶ GHOO¶LQL]LR GHOOH RSHUD]LRQL GL VWHVD

La produzione e la messa in opera della malta bituminosa per lo ~~slurry~~ non devono essere effettuate:

- a) quando sussiste il pericolo che il prodotto finale possa gelare prima della completa maturazione;
- b) quando la temperatura dell'aria è inferiore a 10° C con tendenza a diminuire (ma può essere eseguito quando la temperatura dell'aria è superiore a 7° C con ad aumentare);
- c) durante e dopo una precipitazione atmosferica fintantoché ci siano ristagni di acqua piovana sulla superficie di posa.

La stesa dovrà essere uniforme e la velocità di avanzamento regolata ~~secondo~~ quantità e gli spessori indicati dalla

HG HVHJXLWD SDUDOOHODPHQWH DOO¶DVVH VWUDGDH

1RQ GRYUDQQR DYYHQLUH IHQRPHQL GL VHJUHJD]LRQH GHOD PLVFHC GHOO¶HPXOVL RQH

In particolari situazioni di zone sottoposte a forti sollecitazioni trasversali (curve, rotatorie, innesti) sarà opportuno che lo strato di malta bituminosa venga leggermente rullato prima dell'indurimento a mezzo di rulli metallici o gommati. L'apertura al traffico dovrà ~~essere~~ sempre possibile al massimo entro le due ore successive alla messa in opera. Nel caso di transito anticipato e previa autorizzazione della D.L., si potrà accelerare l'indurimento della malta ~~dispersione~~ di cemento in polvere.

Al termine delle operazioni di stesa, il microtappeto dovrà presentare un aspetto regolare ed uniforme esente da imperfezioni (sbavature o strappi), una notevole scabrosità superficiale, una regolare distribuzione degli ~~ingredienti~~ componenti la miscela ed ~~assolutamente~~ nessun fenomeno di rifluimento del legante.

19.5.2.9- Caratteristiche superficiali della pavimentazione

La pavimentazione al termine dei lavori dovrà presentare un coefficiente di aderenza trasversale (C.A.T.), misurato con O¶DSSDUHFFKL ~~con~~ XUD ~~con~~ WDUH QHOO¶DUFR GL XQ DQQR GDOD VWH strato sarà penalizzato fino al valore di 50, oltre a questo valore si dovrà provvedere alla ricostruzione ~~integrata~~; tessitura geometrica ~~in~~ VD FRPH PDFURUXJRVLWj VXSHUILFLDOH PLVXUDWD FRQ 130361) o mediante apparecchiatura laser, secondo quanto previsto dalla Norma ISO 13473, ~~che~~ essere superiore a 0,8 mm nello stesso arco di tempo.

19.6 ± 0 DQL G¶DWWDFFR

/D PDQR G¶DWWDFFR q TXHOO¶DSSOLF]LRQH HVHJX ~~emulsione~~ WWHUH YHUV liquido - SULPD GHOD PHVVD LQ RSHUD GHOF RQJORPHUDWR FRQ ~~tra~~ GLR VFRS strati della pavimentazione.

*HQHUDOPHQWH SHU RSHUD]LRQL GL PDQXWHQ]LRQH GHOOH SDYLP ELWXPLQRVD DOO¶XVR GHOF ELWXPH OLTXLGR LQ TXDQWR O¶HPXOVL eventuali lesioni presenti nello strato da ricoprire o nel cavo di fresatura.

/¶HPXOVL RQH ELWXPLQRVD FDWLRQLFD D UDSLGD R PHGLD URWWXUD conglomerati di tipo tradizionale. Per tutti gli altri ~~con~~ RPHUDWL VDUj HVSUHVVDPHQWH SUH bituminosa di bitume modificato. Per la scelta ed il dosaggio si farà riferimento a quanto espresso nel ~~prodotto~~ al materiale da mettere in opera.

In entrambi i casi le emulsioni bituminose dovranno rispondere alla Norma UNI EN 13808 con riferimento alla Norma UNI/TR 11362.

/D PDQR G¶DWWDFFR GRYUj HVVHUH HVHJXLWD VX XQD VXSHUILH SU HG DO WHUPLQH GHOF ~~che~~ ~~il~~ ~~tra~~ ~~strato~~ ~~deve~~ ~~essere~~ ~~ricoperto~~ ~~da~~ ~~un~~ ~~strato~~ ~~di~~ ~~legante~~, senza che siano presenti striature o eccessi di prodotto. A tal fine si dovranno impiegare ~~autociste~~ ~~dotate~~ ~~di~~ ~~barra~~ ~~di~~ ~~distribuzione~~ ~~a~~ ~~controllo~~ ~~del~~ ~~dosaggio~~ ~~ass~~ ~~sulla~~ ~~velocità~~ ~~di~~ ~~avanzamento~~. Per questo ~~di~~ ~~sicurezza~~ ~~ed~~ ~~igiene~~ ~~del~~ ~~lavoro~~ non si potrà far uso di sistemi manuali ad eccezione di quei casi, autorizzati ~~dalla~~ ~~Direzione~~ ~~Lavori~~, che si limitino a rappezzi di pochi metri quadrati.

Le operazioni di ~~resa~~ con transito di mezzi di cantiere non sarà autorizzata prima che non si abbia la completa rottura

REQUISITO	VALORE	CLASSE
Polarità (UNI EN 1430)	Cationica	C
Contenuto di legante (UNI EN 1431)	•	•
Contenuto di flussante (UNI EN 1431)	”	”
Indice di rottura (UNI EN 13075)	media- rapida	”

Caratteristiche del bitume residuo recuperato per evaporazione per emulsioni di bitume tal quale:

REQUISITO	VALORE	CLASSE
Penetrazione (UNI EN 1429)	” P P	5
Punto di rammollimento (UNI EN 1427)	• f &	6

E per emulsioni di bitume modificato:

REQUISITO	VALORE	CLASSE
Penetrazione (UNI EN 1429)	” P P	3
Punto di rammollimento (UNI EN 1427)	• f &	2
Coesione (UNI EN 13588)	• /cm ²	6
Ritorno elastico a 25° C (UNI EN 13398)	•	5

19.7- Riciclaggi in sito

19.7.1- Riciclaggio a freddo con bitume schiumato

19.7.1.1- Descrizione

La rigenerazione in sito a freddo viene realizzata mediante idonee attrezzature mobili (colatore a volume variabile) che consentano di miscelare in sito la fondazione esistente integrata con materiale bituminoso fresato, con aggiunta di bitume schiumato, cemento, acqua e se necessario aggregati freschi, omogeneizzare stendere e compattare la miscela per uno spessore di 20 cm da intendersi come spessore finale della fondazione.

Il processo di riciclaggio a freddo consiste nel miscelare le particelle di bitume con acqua in pressione. Il processo di riciclaggio a freddo consiste nel miscelare le particelle di bitume con acqua in pressione. Il processo di riciclaggio a freddo consiste nel miscelare le particelle di bitume con acqua in pressione.

19.7.1.2- Materiali costituenti e loro qualificazione

a) Materiali aggregati

Gli aggregati che costituiranno la miscela riciclata derivano dalla fresatura della preesistente pavimentazione in conglomerato bituminoso e, nel caso, del misto granulare della fondazione sottostante. La curva granulometrica risultante deve rientrare nei limiti specificati nella sotto tabella:

Setacci ISO 565 (serie base + gruppo 2)	Passante in peso [%]
Setaccio 63	100
Setaccio 40	88 - 100
Setaccio 25	75 - 100
Setaccio 16	66 - 88

La qualità del bitume schiumato, è definita soprattutto dai seguenti parametri:

Rapporto di espansione rappresentato dal rapporto tra il volume massimo raggiunto dal bitume schiumato ed il volume iniziale del bitume.
Rapporto di espansione = $\frac{V_{max}}{V_{iniziale}}$

Questi due parametri saranno sempre verificati e dovranno essere dotati la riciclatrice.

c) Cemento

I cementi impiegati dovranno essere qualificati in conformità alla direttiva 89/106/CEE sui prodotti da costruzione. Ciascuna fornitrice dovrà essere qualificata in conformità alla direttiva 89/106/CEE.

Saranno impiegati unicamente cementi della classe di resistenza 32.5N, dei seguenti tipi:

- CEM I - cemento Portland

- CEM III ±FHPHQWR GFDOWRIRUQR

- CEM IV - cemento pozzolanico.

d) Acqua

Deve essere impiegata acqua pura ed esente da sostanze organiche.

19.7.1.3- Studio della miscela

La miscela finale sarà costituita dal materiale preesistente fresato, bitume schiumato, cemento ed acqua.

La curva di progetto e le giuste quantità degli altri componenti verranno determinati in base ad uno studio di laboratorio. In particolare il laboratorio deve provvedere a:

Caratterizzare il fresato mediante la determinazione della curva granulometrica (UNI EN 933-1);

Stabilire la curva granulometrica ottimale in base alle prescrizioni di cui al punto 6.1.2a) prevedendo la curva granulometrica ottimale.

Determinare le percentuali ottimali di acqua aggiunta, bitume e cemento.

Le percentuali ottimali di bitume, cemento ed acqua, come indicato nella tabella seguente costipati con pressa giratoria (UNI EN 12697-1) nelle seguenti condizioni di prova:

Diametro del provino	150 mm
Numero di giri	180

Cemento %	1.5			2.0			2.5		
Bitume schiumato %	2	2	2	3	3	3	4	4	4
Umidità %	4	5	6	4	5	6	4	5	6
Numero di provini	6	6	6	6	6	6	6	6	6

Ferme restando le percentuali di cemento le altre percentuali possono variare in funzione della natura e della granulometria da riciclare.

I provini così confezionati devono subire una maturazione a 40 °C per 24h, 48h e 72h e successivamente testati mediante prova di resistenza a trazione indiretta, dopo condizionamento per 4 ore in forno a 25 °C.

I provini sottoposti a maturazione devono fornire:

dopo 24 ore a 25° C : Resistenza a trazione diametrale R_t (N/mm²)

dopo 72 ore a 40° C: Resistenza a trazione diametrale R_t (N/mm²) $\geq 10,40$

I provini sottoposti a maturazione di 72 ore e dopo immersione in acqua per 1 ora devono fornire:

Perdita di resistenza a trazione indiretta : < 30%

La Direzione Lavori, sulla base della proposta di miscela, dovrà approvare la produzione, la composizione delle miscele che intende adottare; ogni proposta deve essere corredata da una completa documentazione degli studi effettuati.

Una volta accettata dalla Direzione Lavori la composizione granulometrica di progetto, non saranno ammesse variazioni delle singole percentuali dei trattenuti: di +10% per gli aggregati riciclati, di +5% per gli aggregati di integrazione. Per la percentuale di bitume (determinata per differenza tra la quantità di legante complessivo e la quantità di bitume contenuta nel fresato) non deve essere tollerato scostamento da quella di progetto di +/- 0,30%.

Tali valori dovranno essere soddisfatti dall'esame delle miscele prelevate al momento della stesa, come pure dall'esame delle carote prelevate in sito.

19.7.1.4- Confezionamento e posa in opera delle miscele

Il riciclaggio a freddo con bitume schiumato dovrà essere realizzato mediante rigenerazione in sito della pavimentazione esistente in granulari e conglomerato bituminoso (interventi di manutenzione) ovvero mediante stabilizzazione in sito di materiale prefresato steso in idoneo spessore costante (interventi di nuova costruzione o di ricostruzione con consolidamento profondo), tramite unità semovente articolata computerizzata di riciclaggio che con avanzamento uniforme esegua contemporaneamente:

la fresatura della pavimentazione esistente ovvero la miscelazione del materiale prefresato steso a terra fino ad una larghezza max di 4.20 m e per lo spessore previsto in progetto;

la spanditura e la battitura del materiale di progetto, con la necessaria dose di bitume schiumato, necessaria al costipamento;

la vibrazione del materiale di progetto, con la necessaria dose di bitume schiumato, vibrante secondo sagoma e quote prestabilite.

La dose di bitume schiumato deve essere regolata e controllata da computer che ne assicuri il corretto dosaggio (di norma il 25%) in funzione della velocità di avanzamento della riciclatrice e delle sue eventuali variazioni.

Contemporaneamente al bitume deve essere aggiunto il cemento Portland 32.5 R (di norma il 5%), sotto forma di slurry (boiaccia) prodotto da apposito mescolatore continuo computerizzato o in alternativa in forma di poltiglia direttamente sulla pavimentazione con mixer. La compattazione iniziale, a tergo del banco di stesa, sarà effettuata con rullo liscio monotamburo vibrante a diverse ampiezze con energia minima di 400 kN dotato di sistema di controllo computerizzato della compattazione; seguirà un rullo liscio tandem da 14 ton vibrante a diverse ampiezze ovvero un rullo gommato o combinato (gomma/ferro) per la finitura superficiale dello strato riciclato.

Le lavorazioni di riciclaggio a freddo dovranno essere eseguite comunque quando le condizioni meteorologiche generali possano pregiudicare il raggiungimento delle prestazioni richieste su miscela e strato finito.

La lavorazione consente già al termine delle operazioni di compattazione una immediata apertura dello strato di cantiere e, in caso di emergenza e per breve periodo, anche al traffico normale; autorizzazione al transito ed eventuali limitazioni dovranno comunque essere disposte dalla Direzione Lavori.

19.7.1.5- Controllo della miscela

Durante la realizzazione del riciclaggio è previsto il prelievo di campioni di miscela dalla finitrice per la determinazione delle seguenti caratteristiche:

curva granulometrica;

percentuale di cemento;

percentuale di bitume;

Resistenza a trazione indiretta dopo 1 giorno di maturazione a 25° C su provini confezionati tramite pressa

giratoria;

resistenza a trazione indetta dopo 3 giorni di maturazione a 40° C su provini confezionati tramite pressa giratoria;

la densità secca su provini confezionati tramite pressa giratoria;

modulo di deformazione mediante prova di carico a doppio ciclo con piastra circolare

Tali controlli hanno cadenza giornaliera o comunque secondo indicazioni della D.L. e vengono eseguiti mediante
O L P S L H J R G L X Q O D E R U D W R U L R P R E L O H F K H J D U D Q W L V F H O L P P H G L D V
Con riferimento alla percentuale del bitume aggiunto saranno ammesse variazioni del $\pm 0.5\%$ rispetto al dosaggio di
progetto (derivato dallo studio su campo prove). Sulla percentuale di acqua saranno tollerate variazioni di $\pm 1\%$. Con
riferimento alla granulometria degli aggregati della miscela riciclata, saranno ammesse variazioni rispetto alla curva di
S U R J H W W R I L Q R D G X Q P D V V L P R G H O " S H U O L D J J U H J D W R p u c h e V V R H
comunque rientranti nel fuso delle granulometrie ammissibili.
Il mancato rispetto delle tolleranze
H V R S U D F L W D W H F R P S R U W H U j O L D S S O L F D J L R Q H G
resistenze meccaniche misurate sui provini confezionati con dette miscele (trazione indiretta a 1 giorno e a 3 giorni)
risultino inferiori ai limiti di accettazione.

19.7.1.6- Controlli sullo strato finito

Sullo strato di riciclato verranno eseguiti, ogni 250 m di stesa e a maturazione avvenuta, carotaggi meccanici per un
controllo diretto delle condizioni di addensamento e degli spessori. Dovranno ottenersi valori di densità non inferiori al 97%
dei valori ottenuti sui corrispondenti provini confezionati mediante compattazione giratoria.

19.7.2- Riciclaggio a caldo di conglomerati bituminosi

19.7.2.1- Descrizione

Scopo della rigenerazione in sito a caldo dei conglomerati bituminosi è quella di ripristinare le caratteristiche
funzionali degradate delle pavimentazioni stradali ed in particolare i valori di aderenza e/o permeabilità nel caso di
conglomerati drenanti.

La rigenerazione in sito delle pavimentazioni viene realizzata mediante attrezzature costituite da macchine idonee alla
rimozione a caldo, omogeneizzazione della miscela in opera con opportune integrazioni di aggregati e bitume, stesa e
compattazione della miscela.

a) materiali aggregati

Le frazioni di bitume dovranno provenire esclusivamente dalla frantumazione di rocce effusive o di caratteristiche
H T X L Y D O H Q W L L G R Q H R D O O L X V R Q H O F R Q I H J L R Q D P H Q W R G L F R Q J O R P
seguenti prescrizioni:

- coefficiente di elevazione accelerata (C.L.A.) $> 0,45$ (UNI EN 10978)
- indice di forma superiore a 0,25 (UNI EN 933-2001)
- indice di appiattimento inferiore al 10% su ogni pezzatura (UNI EN 933-3004)

L'inerte, nelle pezzature definite dallo studio preliminare dovrà essere prebitumato a caldo in impianto con una
percentuale in peso di bitume modificato, variabile tra lo 0,6% e il 1,5%. Tale inerte potrà altresì essere
R S S R U W X Q D P H Q W H D G G L W L Y D W R D O O L D W W R g l i G h i e t o d d e S u i H a l b S t u d i o D W X U
preliminare per la pavimentazione rigenerata.

b) legante

Il legante è costituito da quello presente nel materiale da riciclare integrato con aggiunta di bitume a modifica
elastomerica complessa additivato con prodotti chimici funzionali.

Il bitume modificato dovrà essere omogeneo e stabile, anche allo stoccaggio a caldo in serbatoio ed alla temperatura
impiego. La stabilità alla massima temperatura di stoccaggio, mantenibile per periodi limitati, non potrà essere inferiore a quella di

L P S L H J R G R Y U j H V V H U H Y H U L I L F D W D F R Q O D S U R Y D G H Q R P L Q D W D 3 W X E
Il legante di aggiunta dovrà inoltre possedere le caratteristiche di cui alla tabella seguente:

DETERMINAZIONE	U.M.	valori	Norma di riferimento
Penetrazione a 25° C	dmm	60-90	UNI EN 1426
Punto di rammollimento PA	°C	65-95	UNI EN 1427
Punto di rottura Fraass	°C	"- 12	UNI EN 12593
Viscosità dinamica 100° C	3 D Å	< 20	UNI EN 137022
Viscosità dinamica 160° C	3 D Å	< 0.50	UNI EN 137022
Solubilità	%	•	UNI EN 12592

stabilità allo stoccaggio (UNI EN 13399:2004)			
Penetrazione a 25°C	û G P	"	UNI EN 1426
Punto di rammollimento PA	û f &	"	UNI EN 1427

Lo studio preliminare potrà meglio definire tali caratteristiche, in funzione degli specifici obiettivi di progetto e del tipo di pavimentazione da rigenerare.

19.7.2.2- Studio della miscela in laboratorio

Qualsiasi intervento di rigenerazione dovrà essere preceduto da uno studio preliminare, che partendo dall'analisi della pavimentazione esistente effettuato attraverso un congruo numero di saggi e/o campioni che tenga conto della variabilità delle condizioni locali, definisca gli obiettivi del progetto, in termini di caratteristiche prestazionali finali di composizione.

Lo studio preliminare sulla base del metodo volumetrico si dovrà dar conto delle caratteristiche meccaniche raggiungibili dalla pavimentazioni in rapporto ai miglioramenti prestazionali prefissati.

Il progetto di intervento, definito dallo studio preliminare, sarà sottoposto alla approvazione della D.L. del & R P P L W W H Q W H H G X Q D Y R O W D D S S U R Y D W R V D U j Y L Q F R O D Q W H S H U O ¶ ,

19.7.2.3- Caratteristiche della miscela

/ D P L V F H O D I L Q D O H V D O Y R G L Y H U V D S U H V F U L J L R Q H G H O O D ' / G R Y
pavimentazione prevista in capitolato.

I provini per la verifica di idoneità e di controllo della miscela confezionati mediante pressa giratoria (Norma UNI EN 12697-31), sottoposti alle verifiche meccaniche previste dovranno fornire valori non inferiori a quanto specificato per analoghe pavimentazioni nuove e, comunque, dovranno rispettare almeno i seguenti parametri:

conglomerati chiusi

Resistenza a trazione indiretta a 25° C > $0.6 \cdot 10^{-3}$ GPa

conglomerati drenanti

Resistenza a trazione indiretta a 25° C > $0.6 \cdot 10^{-3}$ GPa

La percentuale dei vuoti di qualsiasi miscela dovrà rispettare quanto previsto nello studio preliminare. In particolare per quanto attiene i conglomerati drenanti essa dovrà essere tale da permettere il raggiungimento della drenabilità (vuoti intercomunicanti).

19.7.2.4- Il processo di rigenerazione

Il processo di rigenerazione è costituito da:

- aggiunta del materiale di integrazione nelle quantità previste dallo studio di progetto sulla superficie della pavimentazione;
- preriscaldamento dello strato da rigenerare senza modificare significativamente le caratteristiche reologiche del bitume presente;
- disaggregazione e rimozione del conglomerato bituminoso plasticizzato, senza alterarne la granulometria esistente;
- omogeneizzazione della miscela a caldo previa aggiunta di legante modificato nelle quantità previste dallo studio di progetto
- stesa e compattazione.

L'inerte dovrà essere steso, nella quantità prevista dallo studio, precedentemente alla operazione di riscaldamento o rimozione della vecchia pavimentazione, in modo uniforme tramite spandigraniglia. L' L G R Q H D D O O ¶ X V R
Il riscaldamento del manto stradale deve essere realizzato mediante macchine semoventi il cui numero sarà adeguato alla temperatura di rimozione ed alla velocità di avanzamento richieste. La rimozione dello strato non deve alterare la granulometria degli aggregati della miscela in opera e non deve mai interessare lo strato di aggregati ancorati al film di legante della mano di attacco o della membrana impermeabilizzante sottostante. L'aggiunta di legante modificato deve essere effettuata mediante attrezzature in grado di garantire il rispetto del dosaggio di progetto. La miscelazione dei componenti deve essere tale da garantire la necessaria omogeneità e l'ottenimento dei requisiti prestazionali finali prefissati.

19.7.2.5- Messa in opera della miscela

La miscela ottenuta verrà stesa mediante idonea barra finitrice integrata nella macchina di rigenerazione e munita di opportuni sistemi di vibrazione e riscaldamento. L'addensamento dello strato rigenerato verrà realizzato con rulli metallici vibranti di massa non superiore a 10 ton. La temperatura di compattazione del manto rigenerato subito dietro la piastra non deve essere inferiore a 110°C in tutto il suo spessore.

A lavoro ultimato il manto rigenerato dovrà risultare perfettamente ancorato allo strato sottostante. La superficie dovrà risultare perfettamente sagomata, priva di sgranature o irregolarità ed esente da difetti dovuti a fenomeni di segregazione degli elementi litoidi più grossi e di concezione anomala di legante.

19.7.2.6- Controllo dei requisiti di accettazione

I controlli si differenziano in funzione del tipo di conglomerato da riciclare.

conglomerati chiusi

Poiché il ripristino funzionale in questi casi è legato ai valori di aderenza e macrorugosità, tali parametri dovranno risultare a fine intervento analoghi a quelli delle pavimentazioni previste in capitolato. Saranno accettati valori LQIHULRUL TXDORUD OI DXP HQWR GH O YDORUH Grigio e Sazione e Sazione DOO pari al 80% di quanto previsto nel presente capitolato per pavimentazioni analoghe.

Le misure di aderenza e macrorugosità verranno eseguite conformemente al capitolato di riferimento.

conglomerati drenanti

Per i tappeti drenanti il ripristino funzionale è legato al rinnovo della capacità drenante associato comunque a valori di CAT sufficienti.

Pertanto si provvederà a misurare la capacità drenante media, eseguita in sito e misurata con permeametro a colonna la quale dovrà risultare conforme agli obiettivi indicati dal progetto preliminare, approvato dalla Direzione del tipo di pavimentazione che viene rigenerata e dei miglioramenti ottenibili. Sulle singole rilevazioni, accettati valori inferiori di VSHWR DO FDSLWRODWR SHU SDYLPH per le piastre da almeno H Q D pari al 100% rispetto al valore minimo esistente prima della rigenerazione.

Per quanto riguarda aderenza e macrorugosità, vale quanto detto per i conglomerati chiusi.

19.8- Misurazione dei lavori

Le quantità dei lavori e delle provviste saranno determinate con metodi geometrici, a numero peso, in relazione a quanto previsto nell'elenco prezzi.

I lavori saranno liquidati in base alle misure fissate dal progetto anche se dalle misure di controllo, rilevate dagli incaricati, dovessero risultare spessori, lunghezza e cubature effettivamente superiori.

Soltanto nel caso che la Direzione dei Lavori abbia ordinato per iscritto tali maggiorazioni se ne terrà conto nella contabilizzazione. In nessun caso saranno tollerate dimensioni inferiori a quelle ordinate, e l'impresa potrà essere chiamata a rifacimenti a tutto suo carico.

Le misure saranno prese in contraddittorio, mano a mano che procederà all'esecuzione dei lavori e riportate dalla Direzione dei lavori e dell'Impresa.

Resta sempre salva, in ogni caso, la possibilità di verificare di rettifica in occasione delle operazioni di collaudo.

19.8.1- Fresatura di strati di conglomerato bituminoso

Con il prezzo di elenco vengono compensati tutti gli oneri per la fresatura della pavimentazione, il carico, trasporto e scarico in stabilimento od impianto mobile del materiale fresato per la relativa rigenerazione, nonché per la perfetta pulizia e spolveratura della zona fresata. Il lavoro eseguito verrà valutato per i mq*cm di spessore secondo i relativi SUH]]L GL HOHQFR 3ULPD GHOOI DYYLR GHL ODYRUL GL ULPR]]LRQH G copia con RUPH DOO]]RULJLQDOH GHOOH UHODWLYH DXWRUL]]D]]LRQL UHOD ULPRVVR , QROWUH OI DSSDOWDWRUH VL LPSHJQD D SUHVHQWDUH LQ del registro di carico e scarico del materiale rimosso, oltreché, copia a campione, dei formulari rifiuti, su richiesta della Stazione Appaltante.

19.8.2- Strato di fondazione

Lo strato di fondazione in misto granulare stabilizzato con o senza legante naturale, sarà valutato in opera e costipamento ultimato.

Sia il tout-venant bituminoso per lo strato di base che per i conglomerati per la formazione dello strato di collegamento (binder) saranno misurati in opera dopo costipamento secondo l'unità di misura indicata nei prezzi di elenco.

19.8.3- Strato di base

Lo strato di base avrà lo spessore compresso pari a quello ordinato e verrà misurato in opera. Per il controllo dello spessore dello strato di base saranno praticati su disposizione della Direzione Lavori saggi da valutarsi in contraddittorio.

I saggi che presenteranno uno spessore superiore a quanto prescritto verranno assunti per lo spessore ordinato. Quelli c

risulteranno di spessore inferiore allo spessore prescritto saranno assunti per il loro effettivo spessore. Gli spessori così assunti verranno mediati tra loro e se la media sarà inferiore allo spessore ordinato, sarà effettuata detrazione corrispondente ai rapporti di spessore su tutto il tratto di strada cui fanno riferimento i saggi. Al fine di consentire poi un più completo controllo del materiale impiegato, e salvo diversa determinazione della D.L., l'Impresa dovrà fornire le bollette di pesatura del conglomerato prima di iniziarne lo scarico in finitrice, stabilito che il peso specifico del materiale sarà assunto pari a:

- kg 1800 per ogni m³ sui mezzi di trasporto.
- kg 2300 per ogni m³ in opera dopo compattazione.

Rimane inteso che il materiale privo di bolletta di pesatura dovrà essere spianato, misurato sui mezzi di trasporto sul luogo di impiego prima dello scarico.

19.8.4- Strato di collegamento

Lo strato di collegamento avrà uno spessore compresso pari alle dimensioni di progetto e verrà misurato in opera. Per la determinazione dello spessore verranno eseguiti, su disposizione della Direzione Lavori, saggi da valutarsi in contraddittorio.

I saggi che presenteranno uno spessore superiore a quanto prescritto verranno assunti per lo spessore ordinato. Quelli che risulteranno di spessore inferiore a quello prescritto varranno per il loro effettivo spessore.

Le misure così assunte verranno mediate tra loro e se la media sarà inferiore a quella di progetto sarà effettuata una detrazione corrispondente ai rapporti di spessore su tutto il tratto di strada cui fanno riferimento i saggi.

19.8.5- Conglomerato per risagomature

Il conglomerato bituminoso per risagomature, conguagli, ecc. sarà misurato a peso sul mezzo di trasporto.

Resta stabilito che il conglomerato non pesato sopra detto non verrà contabilizzato.

Gli accertamenti sopra indicati risulteranno da liste dei materiali ove figureranno il tipo, il numero di targa del mezzo di trasporto, la bolletta di pesatura ed il luogo di impiego del materiale (tratto di strada progressiva chilometrica).

La posa in opera dei suddetti materiali verrà compensata a parte, con il relativo prezzo di elenco.

19.8.6- Strato di usura

Il conglomerato bituminoso chiuso dovrà consentire la formazione di tappeti che, a compattazione effettuata, risultino di uno spessore pari a mm 30 (trenta), a seconda delle disposizioni del contratto e della Direzione dei Lavori e verrà misurato in opera secondo la superficie netta effettivamente ricoperta, esattamente delimitata ai bordi.

Per le determinazioni dello spessore del manto di usura saranno praticati su disposizione della Direzione Lavori saggi valutarsi in contraddittorio.

Ai soli fini della media come specificato nel successivo capoverso, i saggi che presenteranno uno spessore superiore a quanto prescritto verranno assunti per il loro effettivo spessore fino ad un massimo di mm 33, e quelli inferiori a quanto prescritto verranno assunti fino ad un minimo di mm 27.

Gli spessori così assunti verranno mediati tra loro e se la media sarà inferiore ai mm 30 sarà effettuata una detrazione corrispondente ai rapporti di spessore su tutto il tappeto cui fanno riferimento i saggi.

In nessun caso saranno tollerati spessori, anche del singolo saggio, inferiori a mm 27. Le PSU HVD VDU j FK rifacimenti a suo completo carico.

Ai fini contrattuali rimane stabilito che il peso specifico del materiale per strato di collegamento, conglomerato per risagomature e strato d'usura, sarà assunto pari:

- kg 1850 per ogni m³ sui mezzi di trasporto spianato sul luogo dell'impiego;
- kg 2400 per ogni m³ in opera dopo compattazione eseguita a traffico aperto.

Ciò salvo una eventuale più esatta determinazione da eseguirsi in contraddittorio e per quantità rilevanti, non al 10% del materiale complessivamente fornito.

Rimane inteso che il materiale privo di bolletta di pesatura ovvero non spianato e controllato dalla D.L. ovvero comunque mancante, verrà detratto nella quantità corrispondente.

19.9- Penalità e limiti di accettazione

Eventuali deficienze riscontrate nelle caratteristiche dei materiali impiegati, potranno essere considerate, della Direzione Lavori, accettabili sotto penale entro determinati limiti, ovvero non accettabili.

I materiali noQ DFFHWWDELOL VXOOD EDVH GHL FRQWUROOL LQ FRUUSBERG RSH FRPSOHWDPHQWH ULPRVVL H VRVWLWXLWL FRQ DOWUL GL FDUDWWHULV / ¶ DFFHWWD ¶ LRQH Sique Osservazioni e studi vanno fatte nei casi e nei limiti sotto specificati. Tutte le detrazioni definite di seguito sono cumulabili.

1HO FDVR LQ FXL O¶DPPRQWDUH FRPSOHVVLYR GHOOH GHWUD ¶ LRQL HJ GHOO ¶ \$PPLQLVWUD ¶ LRQH DSSDOWDQWH RUGLQDUH OD ULPR ¶ LRQH R L GHOO ¶ ,PSUHVD H IDWWD VDOYD O¶HYHQWXDOH ULFKLVWD GL ULVDUFL

19.9.1- Aderenza

Qualora il valore medio, come precedentemente definito, su tratte omogenee di lunghezza superiore ai 200 m di CAT 50 m per HS sia inferiore ai valori richiesti per ciascun tipo di pavimentazione, fino al raggiungimento di valori inaccettabili appresso specificati, lo strato di rotolamento (quello a diretto contatto con il pneumatico) verrà penalizzato del 20% del suo prezzo.

I valori inaccettabili per gli strati di usura sono per il CAT minori di 40 e per il MPD minori di 0,25; per i trattamenti per la prevenzione dell'usura la soglia di inaccettabilità viene stabilita in 50 per il CAT e 0,40 per il MPD.

Qualora il valore di CAT e/o di MPD sia inferiore a tali valori si dovrà procedere, con oneri a totale carico dell'Impresa, alla sostituzione dello strato con fresco e alla messa in opera di un nuovo strato e/o di un nuovo strato di rotolamento. Nel caso in cui non si raggiungano i valori descritti ma i valori rilevati siano, comunque, al di sopra della soglia di inaccettabilità verrà applicata una detrazione pari al 20%.

Per quanto riguarda le caratteristiche di resistenza alla scivolosità degli strati direttamente soggetti al traffico presi in considerazione sia i valori BPN misurati sugli strati appena finiti, che la riduzione di tali valori rilevati sugli strati appena finiti e di 3 punti in più per quelli relativi alla riduzione dei valori stessi rilevata dopo 2 di assoggettamento al traffico.

In caso di accertata carente resistenza allo scivolamento, la D.L. potrà ordinare nuove lavorazioni atte a rendere accettabile, al fine della rugosità superficiale, la pavimentazione stessa; gli oneri derivanti saranno a completo carico dell'Impresa.

19.9.2- Regolarità

Qualora il valore medio, come precedentemente definito, su tratte omogenee di lunghezza superiore ai 200 m, soddisfin le condizioni richieste, lo strato di rotolamento (quello a diretto contatto con il pneumatico) verrà penalizzato del 20% del suo prezzo.

Il nuovo strato sarà soggetto alle stesse condizioni di controllo ed alle stesse generalità precedentemente descritte.

19.9.3- Spessore degli strati

La quantità di bitume contenuta nell'impasto, risultante quale media di un insieme di determinazioni effettuate su una corsia o tratta, non dovrà scostarsi più di 0,25 in più o in meno rispetto alla % ottima prevista dall'Impresa approvata dalla Direzione Lavori; qualora lo scostamento sia maggiore e sino al 10%, verrà applicata a titolo di penalizzazione la riduzione al prezzo unitario della miscela di conglomerato bituminoso.

Se il dosaggio medio del bitume si scosta oltre il 10% in più o in meno rispetto alla percentuale ottima, l'Impresa dovrà procedere al rifacimento del lavoro a propria cura e spesa.

19.9.4- Dosaggio di Bitume

La quantità di bitume contenuta nell'impasto, risultante quale media di un insieme di determinazioni effettuate su una corsia o tratta, non dovrà scostarsi più di 0,25 in più o in meno rispetto alla % ottima prevista dall'Impresa approvata dalla Direzione Lavori; qualora lo scostamento sia maggiore e sino al 10%, verrà applicata a titolo di penalizzazione la riduzione al prezzo unitario della miscela di conglomerato bituminoso.

Se il dosaggio medio del bitume si scosta oltre il 10% in più o in meno rispetto alla percentuale ottima, l'Impresa dovrà procedere al rifacimento del lavoro a propria cura e spesa.

19.9.5- Aggregati

Alla curva granulometrica delle singole percentuali in saranno ammesse variazioni del contenuto di aggregato grosso di $\pm 5\%$; e non saranno ammesse variazioni del contenuto di sabbia (per sabbia si intende il passante a UNI 2 mm) di $\pm 2\%$; per il passante al setaccio UNI 0,075 mm di $\pm 1,5\%$; al di fuori di tali limiti l'Impresa dovrà procedere al rifacimento del lavoro a propria cura e spesa.

La quantità di bitume contenuta nell'impasto, risultante quale media di un insieme di determinazioni effettuate su una corsia o tratta, non dovrà scostarsi più di 0,25 in più o in meno rispetto alla % ottima prevista dall'Impresa approvata dalla Direzione Lavori; qualora lo scostamento sia maggiore e sino al 10%, verrà applicata a titolo di penalizzazione la riduzione al prezzo unitario della miscela di conglomerato bituminoso previsto nel prezziario, per ogni classe di aggregati errati (filler, aggregato aggregato grosso).

Per le caratteristiche di resistenza meccanica degli aggregati grossi potrà essere accettata una variazione fino al 10% in più del valore di accettazione del coefficiente Los Angeles.

Per valori eccedenti il campo di accettazione, la relativa penalizzazione consisterà nella detrazione, per ogni pezzo di materiali di categoria inferiore, che verrà determinata con la seguente relazione:

$D_1 = (P.E.) \cdot 10 \cdot (L.A.\% - B\%)$

dove:

D₁ = detrazione in euro;

P.E. = prezzo di elenco;

L.A.% = coefficiente Los Angeles determinato in laboratorio; i limiti di accettazione minimi sono indicati nella tabella seguente:

Strato di Base	44 %
Strato di collegamento	27,5 %
Strato di Usura	21,5 %

, PDWHULDOL FKH VXOOD EDVH GHL FRQWUROOL LQ FRUVR G1RSHU definitivamente posti in opera, dovranno essere completamente rimossi e sostituiti con altri di caratteristiche DFFHWWDELOL D WRWDOH RQHUH GHOO1,PSUHVD

B% = coefficiente che assume i seguenti valori:

Strato di Base	40
Strato di collegamento	25
Strato di Usura	20

19.9.6- Conglomerato bituminoso

Per quanto riguarda le caratteristiche di resistenza meccanica dei conglomerati, verrà presa in considerazione la resistenza a trazione indiretta ricavata dalle prove di controllo effettuate; per tali valori, potrà essere accettata una variazione in meno fino al 10% dei rispettivi valori di accettazione.

Per valori eccedenti il campo di accettazione, la relativa penalizzazione consisterà nella detrazione, per minore durata della pavimentazione, che verrà determinata con la seguente relazione:

$D_2 = (P.E.) \cdot (C - ITS)$

dove:

D₂ = detrazione in euro;

P.E. = prezzo di elenco;

C = coefficiente che assume i seguenti valori:

conglomerati tradizionali	0,75
conglomerati a legante modificato	1,00
conglomerati alto modulo	1,30

ITS = valore di resistenza a trazione indiretta determinato in laboratorio

, PDWHULDOL FKH VXOOD EDVH GHL FRQWUROOL LQ FRUVR G1RSHU definitivamente posti in opera, dovranno essere completamente rimossi e sostituiti con altri di caratteristiche DFFHWWDELOL D WRWDOH RQHUH GHOO1,PSUHVD

conglomerati tradizionali	0,50
conglomerati a legante modificato	0,70
conglomerati alto modulo	0,85

Per le caratteristiche di compattezza degli strati finiti, potrà essere tollerata, ad esclusivo giudizio D.L., una percentuale GL DG GHQVDPHQWR LQIHULRUH DO PLQLPR SUHYLVWR FRQWHQX Per tali valori accertati, corrispondenti ad una minor quantità di conglomerato bituminoso previsto nel prezzario, secondo la seguente relazione:

$$D_3 = (P.E.) \cdot 5 \cdot (ADC\% - ADNT\%)$$

dove:

D_3 = detrazione in euro;

P.E. = prezzo di elenco;

5 = coefficiente correttivo;

ADC% = percentuale di addensamento rilevata nelle carote prelevate in stesa;

ADNT% = percentuale di addensamento prevista dalle Norme Tecniche;

Ove i valori di addensamento superassero il campo di accettazione dovrà provvedersi alla sostituzione del materiale posto LQ RSHUD FRQ RQHUL DG HVFOXVLYR FDULFR GHOOSSSDOWDWRUH

19.10- SCHEDE TECNICHE MATERIALI

(nel caso di discordanza dei valori riportati nelle schede tecniche e quelli presenti nelle Norme Tecniche, fanno testo questi ultimi)

MISTO GRANULOMETRICAMENTE STABILIZZATO

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) coefficiente di frammentazione (Los Angeles) sensibilità al gelo <u>FINO</u> (< 2 mm) limite liquido limite plastico indice plastico equivalente in sabbia		" 30% (LA ₃₀) " 20 " 25 n.d. n.d. 40÷65
MISCELA		
indice CBR Modulo di deformazione M _d sotto carico di piastra Ø300 mm		• • 0 S D
		63 100 40 88-100 20 62-90 8 35-69 4 23-53 2 15-40 0.50 8-24 0.063 2-10

MISTO CEMENTATO PER STRATO DI FONDAZIONE

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) sensibilità al gelo <u>FINO</u> (< 2 mm) limite liquido limite plastico indice plastico equivalente in sabbia		• 40% " 30% (LA ₃₀) " 30 " n.d. n.d. 30÷60
LEGANTE		
- CEM I - cemento Portland		32.5 N
- CEM III - F H P H Q W R G 1 D O W R I R U Q R		32.5 N
- CEM IV - cemento pozzolanico.		32.5 N
MISCELA		
Resistenza a compressione a 7 gg.		4÷7 MPa
Resistenza a trazione indiretta		• 0 3 D
0 R G X O R G L G H I R 1 0 P D a n c R Q p l a s t a Ø 300 mm (tra 3 e 12 ore)		• 0 S D
		25 100 20 80-100 16 66-87 8 41-61 4 24-39 2 18-30 0.50 9-19 0.063 5-10

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI BASE

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato limite liquido limite plastico equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	• " 25% (LA₂₅) • " - n.d. • 100 p.p. • 90 p.p. • S S	
LEGANTE		
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass Penetrazione residua dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T. Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T. Solubilità in solv. organici, minima Viscosità dinamica a 60° C	50-70 dmm 46-54° C " - 8° C • P P " f & 99% 145 Pas	
CONGLOMERATO BITUMINOSO		
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_p) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento	3 ÷ 5% > 0,75 10⁻³ GPa • •	
	32 100 20 73-100 16 60-94 12.5 49-87 8 38-73 4 27-56 2 17-40 1 12-31 0.50 7-22 0.25 5-16 0.063 3-8 % bitume : 3.6÷4.5 (B_{min3,6})	

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI COLLEGAMENTO

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato limite liquido limite plastico equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 25% (LA ₂₅) < 17% (FI ₂₀) < 20% (SI ₂₀) • • 100 p.p. • S S • S S	
LEGANTE		
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass Penetrazione residua dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T. Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T. Solubilità in solv. organici, minima Viscosità dinamica a 60° C	50-70 dmm 46-54° C " - 8° C • P P " f & 99% 145 Pas	
CONGLOMERATO BITUMINOSO		
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D _p) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento	3 ÷ 5% > 0,75 10 ⁻³ GPa • •	
	25 100 20 88-100 16 75-92 12.5 61-83 8 48-71 4 32-56 2 20-45 1 14-36 0.50 9-27 0.25 6-19 0.063 4-8 % bitume : 4,0÷5,0 (B _{min4,0})	

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA

AGGREGATI	
<u>GROSSQ</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 18% (LA₂₀) • 3,5-9 < 12% (FI₁₅) < 15% (SI₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass Penetrazione residua dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T. Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T. Solubilità in solv. organici, minima Viscosità dinamica a 60° C	50-70 dmm 46-54° C " - 8° C • P P " 11° C 99% 145 Pas
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D₆) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x 100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughn ess Index)	3 ÷ 5% > 0,75 10⁻³ GPa • • • • P P " P P P
	12.5 100 8 74-100 4 43-68 2 25-45 1 19-33 0.50 14-25 0.25 10-19 0.063 5-11 % bitume : 5,2÷5,8 (B_{min5,2})

CONGLOMERATO BITUMINOSO RISAGOME - tipo 0/20

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato limite liquido limite plastico equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 25% (LA₂₅) < 17% (FI₂₀) < 20% (SI₂₀) • • 100 p.p. • S S • S S	
LEGANTE		
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass Penetrazione residuo dopo indurimento, metodo R.T.F.O.T. Variazione del punto di rammollimento, metodo R.T.F.O.T. Solubilità in solv. organici, minima Viscosità dinamica a 60° C	50-70 dmm 46-54° C " - 8° C • P P " f & 99% 145 Pas	
CONGLOMERATO BITUMINOSO		
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento	3 ÷ 5% > 0,75 10⁻³ GPa • •	
	20 100 16 80-100 12.5 70-100 8 54-80 4 38-62 2 25-45 1 16-36 0.50 9-27 0.25 6-19 0.063 4-8 % bitume: 4.5÷5.5 (B_{min4,5})	

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato limite liquido limite plastico equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 25% (LA ₂₅) < 12% (FI ₁₅) < 15% (SI ₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla - anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C Stabilità allo stoccaggio: penetrazione 6 W D E L O L W j D O O R V W R F F D J J L R U D P P R O O L P H Q W R 3 X Q W R G L U D P P R O O L P H Q W R G R S R 5 7) 2 7 Penetrazione residua dopo R.T.F.O.T., min.	50-70 dmm 70-95° C " - 16° C > 0,5 Pa·s • < 5 dmm < 3° C " f & • G P P
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D ₆) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento	3 ÷ 5% > 0,75 10 ⁻³ GPa • •
	12.5 100 8 74-100 4 43-68 2 25-45 1 19-33 0.50 14-25 0.25 10-19 0.063 5-11 % bitume: 5.2÷5.5 (B _{min5,2})

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato limite liquido limite plastico equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 25% (LA₂₅) < 17% (FI₂₀) < 20% (SI₂₀) • 100% • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C Stabilità allo stoccaggio: penetrazione Stabilità allo stocc D J J L R U D P P R O O L P H Q W R 3 X Q W R G L U D P P R O O L P H Q W R G R S R 5 7) 2 7 Penetrazione residua dopo R.T.F.O.T., min.	50-70 dmm 70-95° C " - 16° C > 0,5 Pa s • < 5 dmm < 3° C " 10° C • G P P
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_c) Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Percentuale di addensamento	3 ÷ 5% > 0,75 10⁻³ GPa • •

3 + \$5 '

06 - PFTE PARK OVEST GEN.CSA.02.0 NORMETEC.DOC

AGGREGATI	
<u>GROSSQ</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 2 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 18% (LA₂₀) • 3₅₀ 9 < 12% (FI₁₅) < 15% (SI₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C Stabilità allo stoccaggio: penetrazione 6 W D E L O L W j D O O R V W R F F D J J L R U D P P R O O L P H Q W R 3 X Q W R G L U D P P R O O L P H Q W R G R S R 5 7) 2 7 Penetrazione residua dopo R.T.F.O.T., min.	50-70 dmm 80-95° C " - 16° C > 0,5 Pa·s • < 5 dmm < 3° C " 10° C • G P P
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Percentuale di addensamento Resistenza a trazione indiretta 6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x 100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	3 ÷ 5% • > 1,0 · 10⁻³ GPa • • 3500 - " 4500 MPa • - " 5200 MPa • • P P " 1.2 mm/m
	12.5 100 8 74-100 4 43-68 2 25-45 1 19-33 0.50 14-25 0.25 10-19 0.063 5-11 % bitume: 5.2÷5.5 (B_{min5,2})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA CON GRANULATO DI GOMMA

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)		100% " / % • 359 < 12% (FI ₁₅) < 15% (SI ₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
GRANULATO		LEGANTE tecnologia Wet
Setaccio 1 mm	100	Pen. 25° C 15-25 dmm
Setaccio 0.5 mm	62-84	P.A. •
Setaccio 0.25 mm	5-25	Viscosità a 175° C 1.5÷5.0
Setaccio 0.063 mm	0-5	Pen. dopo RTFOT •
		aumento P.A. dopo RTFOT "
CONGLOMERATO BITU MINOSO		
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D _G)		3 ÷ 5%
Percentuale di addensamento		•
Resistenza a trazione indiretta		> 1,0 · 10 ⁻³ GPa
6 H Q V L E L O L W j D O O ¶ D F T X D		H80%
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento		• - " 0 3
Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno		• - " 0 3
C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x 100		•
M.P.D. (Mean Profile Depth)		• P P
I.R.I. (International Roughness Index)		" P P P
		12.5 100 8 74-100 4 43-68 2 25-45 1 19-33 0.50 14-25 0.25 10-19 0.063 5-11 % bitume: 5.2÷5.5 (B _{min5,2})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI BASE ALTO MODULO

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	• ” / %) • ” • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C 9 D U L D] L R Q H V X S H Q H W U D] L R Q H G R S R ³ W X E H Q W H V 9 D U L D] L R Q H V X S X Q W R G L U D P P R O O L P H Q W R G R S R	20-35 dmm 60-100° C ” - 16° C > 60 Pa·s > 0,6 Pa·s > 90 < 5 dmm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D _G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno	2 ÷ 5% 1,3÷2,0 10 ⁻³ GPa • • - ” 0 3 • - ” 0 3
	32 100 20 90-100 16 80-100 12.5 62-90 8 45-68 4 32-50 2 20-36 1 16-29 0.50 13-22 0.25 10-17 0.063 6-12 % bitume: 4.8÷6.0 (B _{min4,8})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI COLLEGAMENTO ALTO MODULO

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	• " / %) • " • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C 9 D U L D J L R Q H V X S H Q H W U D J L R Q H G R S R ³ W X E H Q W H V W 9 D U L D J L R Q H V X S X Q W R G L U D P P R O O L P H Q W R G R S R ³	20-35 dmm 60-100° C " - 16° C > 60 Pa·s > 0,6 Pa·s > 90 < 5 dmm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno	2 ÷ 5% 1,4÷2,2 10⁻³ GPa • • - " 0 3 • - " 0 3
	20 100 16 83-100 12.5 72-92 8 56-77 4 37-57 2 27-40 1 20-33 0.50 14-26 0.25 10-19 0.063 6-12 % bitume: 5.2÷6.5 (B_{min5,2})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA SMA ALTO MODULO

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " 18% (LA₂₀) • 3₅₀ 9 < 12% (FI₁₅) < 15% (SI₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C 9 D U L D] L R Q H V X S H Q H W U D] L R Q H G R S R ³ W X E H Q W H V W Variazione su punto di ram P R O O L P H Q W R G R S R ³ W X E H Q W H V W	20-35 dmm 60-100° C " - 16° C > 60 Pa·s > 0,6 Pa·s > 90 < 5 dmm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x 100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	2 ÷ 5% 1,3÷2,0 10⁻³ GPa • • - " 10000 MPa • - " 11000 MPa • • P P • P P P
	12,5 100 10 81-100 8 60-88 4 30-52 2 22-34 1 16-26 0.50 11-21 0.25 10-18 0.063 8-14 % bitume : 5.5÷7.0 (B_{min5,5})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA SMA 12

AGGREGATI		
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " / % • 3509 < 12% (FI ₁₅) < 15% (SI ₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S	
LEGANTE		
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C Stabilità allo stoccaggio: penetrazione 6 W D E L O L W j D O O R V W R F F D J J L R U D P P R O O L P H Q W R	45-55 dmm 75-85° C " - 16° C > 70 Pa·s > 0,6 Pa·s > 95% < 5 dmm < 3° C	
CONGLOMERATO BITUMINOSO		
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D _G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	2 ÷ 5% 1,2÷2,0 10 ⁻³ GPa • • - " 0 3 • - " 8000 MPa • • P P " P P P	
	12,5 100 10 81-100 8 60-88 4 30-52 2 22-34 1 16-26 0.50 11-21 0.25 10-18 0.063 8-14 % bitume : 5.5÷7.0 (B _{min5,5})	

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA SMA 8

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " / %) • 3,5-9 < 12% (FI₁₅) < 15% (SI₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla - anello) Punto di rottura Fraass, massimo viscosità dinamica a 100° C viscosità dinamica a 160° C ritorno elastico a 25° C stabilità allo stoccaggio: penetrazione VWDELOLWj DOOR VWRFFDJJLR UDPPROOLPHQWR	45-55 dmm 75-85° C " - 16° C > 70 Pa's > 0,6 Pa's > 95% < 5 dmm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	2 ÷ 5% 1,2-2,0 10⁻³ GPa • • - " 0 3 • - " MPa • • P P " P P P
	10 100 8 90-100 6.3 70-90 4 35-60 2 23-35 1 18-29 0.50 13-23 0.25 10-18 0.063 8-14 % bitume : 5.5÷7.0 (B_{min5,5})

CONGLOMERATO BITUMINOSO PER STRATO DI USURA ANTISKID - fuso A

AGGREGATI	
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " / (%) • 3509 < 12% (F ₁₅) < 15% (S ₁₅) • • 100 p.p. • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C Stabilità allo stoccaggio: penetrazione 6 W D E L O L W j D O O R V W R F F D J J L R U D P P R O O L P H Q W R	45-55 dmm 75-85° C " - 16° C > 70 Pa·s > 0,6 Pa·s > 95% < 5 dmm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D _c) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento Modulo di rigidezza a 20° C (IT CY) - dopo riscaldamento in forno C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	6 ÷ 12% 1,0÷1,8 10 ⁻³ GPa • • - " 0 3 • - " 0 3 • • P P " P P P
	12.5 100 10 75-100 8 50-70 6.3 18-45 4 16-25 2 14-22 1 12-20 0.50 11-18 0.25 10-17 0.063 8-14 % bitume : 5.2÷5.8 (B _{min5,2})

AGGREGATI	-
<u>GROSSO</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (filler) passante al setaccio 0,25 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,125 mm UNI EN 13043 (via umida) passante al setaccio 0,063 mm UNI EN 13043 (via umida)	100% " / %) • 3,509 < 12% (FI₁₅) < 15% (SI₁₅) • • 100 p.p • S S • S S
LEGANTE	
Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 100° C Viscosità dinamica a 160° C Ritorno elastico a 25° C 9 D U L D J L R Q H V X S H Q H W U D J L R Q H G R S R ³ W X E H Q W H V W Variazione su punto di rammollim H Q W R G R S R ³ W X E H Q W H V W	55-65 0,1 mm 80-90° C " - 19° C 75÷120 Pa.s 0,6÷0,8 Pa.s > 95% < 5 0,1 mm < 3° C
CONGLOMERATO BITUMINOSO	
Stabilità Marshall Rigidità Marshall Percentuale dei vuoti su provini Marshall (75 colpi per faccia) Percentuale dei vuoti su provini confezionati con pressa giratoria (D_G) Resistenza a trazione indiretta Percentuale di addensamento Modulo di rigidità a 20° C (IT CY) - senza riscaldamento C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	• N 1 2,5 ÷ 4 kN/ mm 6 ÷ 11% 6 ÷ 12% 1,0÷1,8 10⁻³ GPa • • - " 0 3 • • P P " P P P
	12,5 100 10 70-100 8 50-80 6,3 30-60 4 23-40 2 19-30 1 16-24 0,50 13-20 0,25 10-16 0,063 6-12 % bitume : 5,0÷5,8 (B_{min5,0})

SLURRY SEAL 8 mm

AGGREGATI	
<u>GROSSO (> 2 mm)</u> % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO (< 2 mm)</u> % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (cemento Portland)	100% " / \$ • 3.59 < 12% (FI ₁₅) < 15% (SI ₁₅) • •
EMULSIONE BITUMINOSA MODIFICATA	
<u>LEGANTE RESIDUO</u> Contenuto Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 80° C	60% 50-70 dmm 55-65° C " - 15° C 80÷130 Pa.s
MALTA BITUMINOSA	
C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale) x100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	• • P P " P P P
	12.5 100 8 79-100 6.3 70-90 4 54-77 2 36-55 1 26-43 0.50 17-32 0.25 11-23 0.063 8-14 dosaggio : 13 kg/m ² % legante : 5.5÷7.5 (B _{min5,5})

SLURRY SEAL 6 mm

AGGREGATI	
<u>GROSSQ</u> (> 2 mm) % di frantumato coefficiente di frammentazione (Los Angeles) coefficiente di levigabilità accelerata (CLA) indice di appiattimento indice di forma <u>FINO</u> (< 2 mm) % di frantumato equivalente in sabbia ADDITIVI (cemento Portland)	100% " / \$ • 3.59 < 12% (FI ₁₅) < 15% (SI ₁₅) • •
EMULSIONE BITUMINOSA MODIFICATA	
LEGANTE RESIDUO Contenuto Penetrazione a 25°C Punto di rammollimento (palla- anello) Punto di rottura Fraass, massimo Viscosità dinamica a 80° C	60% 50-70 dmm 55-65° C " - 15° C 80÷130 Pa's
MALTA BITUMINOSA	
C.A.T. (Coefficiente Aderenza Trasversale)x100 M.P.D. (Mean Profile Depth) I.R.I. (International Roughness Index)	• • P P " P P P
	10 100 8 91-100 6.3 80-93 4 61-82 2 40-64 1 29-49 0.50 18-33 0.25 11-22 0.063 5-15 dosaggio : 8÷15 kg/m ² % legante : 6.5÷8.5 (B _{min6,5})

20.1.1- Drenaggi tradizionali

I drenaggi dovranno essere formati con pietrame o ciottolame, con misto di fiume o di cava, con sabbia lavata o con materiale proveniente dagli scavi opportunamente frantumato, vagliato e lavato, ~~posti~~ su platea di conglomerato cementizio di tipo III con classe di resistenza non inferiore a 20/25 MPa.

Il cunicolo drenante di fondo sarà realizzato con tubi di cemento disposti a giunti aperti, con tubi perforati di acciaio zincato o con tubo ~~corru~~ e fessurato in PVC del diametro non inferiore a 180 mm.

Il pietrame e i ciottoli saranno posti in opera a mano con i necessari accorgimenti in modo da evitare successivi assestamenti, ponendo il materiale di maggiori dimensioni negli strati inferiori ~~quello~~ fino negli strati superiori; si potrà intasare il drenaggio già costituito con sabbia lavata.

Il misto di fiume e la sabbia lavata da impiegare nella formazione dei drenaggi dovranno essere puliti ed esenti da materiali organici e coesivi, granulometricamente assortiti con esclusione dei materiali passanti al setaccio 0.4 della serie UNI.

La formazione e la configurazione finale dei drenaggi a tergo dei piedritti delle gallerie artificiali, saranno conformi a quanto previsto in progetto o prescritto dalla Direzione Lavori.

20.1.2- Drenaggi a tergo di murature

Il drenaggio sarà realizzato con materiale arido con frazione pari ad almeno il 70% di pezzatura compresa tra 20 e 200 mm con limite al 50% di tale frazione dei diametri superiori a 120 mm.

Lo strato, se costituito da materiale prevalentemente grosso, deve essere coperto in superficie con materiale minuto, tanto da evitare che il materiale terroso di sistemazione finale, che verrà a sovrapporsi, si introduca nello strato drenante. In sede progettuale potrà essere previsto, con funzione anticontaminante, un geotessuto di separazione di peso non inferiore a 300 gr/mq.

Contro la muratura dovrà essere posato un geocomposito avente funzione di separazione, protezione meccanica e filtrazione delle acque costituito da un nucleo drenante tridimensionale realizzato in filamenti di poliammide (nylon), racchiuso da due ~~non~~ tessuti filtranti termosaldati a filo continuo, realizzati in filamenti di poliestere ~~poli~~ poliammide; i tre componenti saranno saldati ~~ad~~ su tutta la superficie.

Il geocomposito dovrà avere uno spessore nominale non inferiore a 10 mm sotto un carico di 2 kPa (norma ~~EN~~ 964) trasmissività in verticale (gradiente idraulico $i = 1$) non inferiore a 2.26 l/s m sotto una pressione ~~di~~ applicata con due piastre rigide (norma EN ISO 12958).

I due non tessuti filtranti di tipo termosaldato dovranno essere costituiti da filamenti di poliestere rivestiti da ~~una~~ pelli di poliammide e dovranno avere le seguenti caratteristiche minime:

- peso unitario non inferiore a 100 gr/mq (norma EN 965)
- spessore inferiore a 0.50 mm (norma ~~EN~~ 964)
- resistenza a trazione longitudinale non inferiore a 7.00 kN/ml (norma EN 10319)
- resistenza a trazione trasversale non inferiore a 6.00 kN/ml (norma EN)10319
- allungamento a rottura in direzione longitudinale e trasversale non superiore a 33 % (EN 10319)
- resistenza a trazione longitudinale MD al 5% della deformazione non inferiore a 2.60 kN/ml (norma EN 10319)
- resistenza alla lacerazione non inferiore a 1450 N (norma DIN 53363)
- resistenza al punzonamento non inferiore a 1.30 KN (norma EN 12236)
- permeabilità all'acqua non inferiore a 2.90×10^{-10} s (norma DIN 53936)
- diametro di filtrazione non superiore a 0.180 mm (norma EN 12956)
- perdita di resistenza a trazione a 50 MJ/m² inferiore al 50% (norma Pr EN 12224).

Il geocomposito sarà posto in opera in aderenza alla superficie della muratura con elementi di fissaggio di numero e tipologia indicati dal produttore del geocomposito stesso; dovrà essere ben curata la giunzione dei teli con sormonti aventi una sovrapposizione non inferiore a 10 cm.

La parte sommitale del geocomposito dovrà essere connessa alla struttura muraria mediante un adeguato ~~PVC~~ ~~collo~~ i secondo tipologie e modalità analoghe indicate dal produttore del geocomposito stesso.

Al piede del drenaggio dovrà essere posto in opera un tubo corrugato e fessurato in PVC del diametro non inferiore a 100 mm per consentire l'allontanamento ~~scarico~~ delle acque drenate.

20.2- Drenaggi con filtro in geotessile non tessuto

In terreni particolarmente ricchi di materiale fino o sui drenaggi laterali della pavimentazione, gli stessi potranno essere realizzati con filtro laterale in geotessile ~~non~~ tessuto in polipropilene del peso non inferiore a 300 g/mq, avente le caratteristiche indicate nelle presenti Norme.

I teli dovranno essere congiunti fra loro per sovrapposizione di almeno 30 cm e successiva graffatura.

La parte inferiore del geotessile ~~contatto~~ con il fondo del drenaggio e per una altezza di almeno 5 cm sui fianchi, dovrà essere impregnata con legante bituminoso tipo 180+200 dato a caldo (o reso fluido con opportuni solventi che non abbiano effetto sul geotessile) in ragione di almeno 2.00 daN/mq.

Tale impregnazione potrà essere fatta prima della messa in opera del geotessile o anche dopo la sua sistemazione in opera. Dal cavo dovrà fuoriuscire la quantità di geotessile necessaria ad una doppia sovrapposizione dello stesso sulla sommità di drenaggio (due volte la larghezza del cavo).

Il cavo così rivestito verrà riempito con materiale lapideo pulito e vagliato, trattenuto al crivello 10 mm UNI, avente pezzatura massima di 70 mm.

Il materiale dovrà riempire tutta la cavità così da far ~~ripi~~ ~~ri~~ il geotessile alle pareti dello scavo.

Terminato il riempimento si sovrapporrà il geotessile fuoriuscente in sommità e su di esso verrà eseguita una copertura in terra pressata.

Quando previsto in progetto, sul fondo del drenaggio dovrà essere posta in opera una tubazione in PVC od in acciaio zincato, microfessurata, per lo smaltimento delle acque.

20.3- Drenaggi longitudinali con riempimento in conglomerato cementizio poroso (per pavimentazioni esistenti)

I drenaggi laterali delle pavimentazioni, ubicati secondo progetto, dovranno essere realizzati mediante uno scavo di larghezza non inferiore a 30 cm, eseguito con idonea fresatrice automatica.

Lo scavo dovrà raggiungere una profondità di almeno 30 cm, sotto il piano di posa dello strato di base.

La profondità dello scavo dovrà essere variabile in modo da consentire lo scolo delle acque verso gli scarichi nel caso che la pendenza longitudinale della pavimentazione non sia sufficiente a garantire un rapido smaltimento delle acque (non superiore a 1.0%).

Verrà impiegato un filtro in geotessile non tessuto in polipropilene, del peso non inferiore a 300 g/mq, aventi le stesse caratteristiche indicate nelle presenti Norme.

I teli dovranno essere congiunti fra loro per sovrapposizione minima 30 cm e successiva graffatura.

Dal cavo dovrà fuoriuscire la quantità di geotessile necessaria ad una doppia sovrapposizione dello stesso sulla sommità del drenaggio (due volte la larghezza del cavo).

La parte inferiore del geotessile, a contatto con il fondo del drenaggio e per una altezza di almeno 5 cm sui fianchi, dovrà essere impregnata con legante bituminoso tipo 180+200 dato a caldo (o reso fluido con opportuni solventi che non abbiano effetto sul geotessile) in ragione di almeno 2.0 daN/mq.

Tale impregnazione potrà essere fatta prima della messa in opera del geotessile o anche dopo la sua sistemazione in opera.

Dal cavo dovrà fuoriuscire la quantità di geotessile necessaria ad una doppia sovrapposizione dello stesso sulla sommità di drenaggio (due volte la larghezza del cavo).

Dopo la posa in opera e l'impermeabilizzazione del geotessile si porrà in opera il dispositivo drenante costituito da materassini in materiale sintetico non putrescibile rivestiti da geotessile non tessuto o da tubi microfessurati in PVC del diametro di 100 mm.

Sopra il dispositivo drenante verrà gettato conglomerato cementizio poroso, confezionato con cemento di tipo III o IV, avente le seguenti caratteristiche:

- resistenza cubica a compressione a 28 giorni di maturazione non inferiore a 10 MPa;
- permeabilità non inferiore a 2 cm/s;
- dimensione massima degli aggregati 4 cm.

Il conglomerato cementizio drenante dovrà riempire la cavità ed essere costipato mediante vibratore per fare aderire il geotessile alle pareti dello scavo.

Sul conglomerato cementizio si sovrapporranno i lembi del geotessile e su quest'ultimo verrà steso uno strato di conglomerato bituminoso di tipo chiuso (2% dei vuoti nella prova Marshall) dello spessore di 7 cm.

20.4- Drenaggi delle cunette in trincea

I drenaggi sottostanti le cunette laterali nei tratti in trincea dovranno essere realizzati secondo le previsioni di progetto.

Lo scavo verrà rivestito con un filtro in geotessile non tessuto, per il quale si richiamano le prescrizioni di cui al precedente punto 20.2, per quanto attiene a caratteristiche, impermeabilizzazione del fondo e metodo di posa in opera.

La parte inferiore del geotessile, a contatto con il fondo del drenaggio e per una altezza di almeno 5 cm sui fianchi, dovrà essere impregnata con legante bituminoso tipo 180+200 dato a caldo (o reso fluido con opportuni solventi che non abbiano effetto sul geotessile) in ragione di almeno 2.0 daN/mq.

Tale impregnazione potrà essere fatta prima della messa in opera del geotessile o dopo la sua sistemazione in opera.

Dal cavo dovrà fuoriuscire la quantità di geotessile necessaria ad una doppia sovrapposizione dello stesso sulla sommità di drenaggio (due volte la larghezza del cavo).

Sul fondo, dopo la posa del filtro in geotessile, dovrà essere fornito e posto in opera uno strato di sabbia lavata dello spessore di 5 cm per l'allettamento del tubo di drenaggio. Quest'ultimo, in relazione alle previsioni di progetto, dovrà essere in acciaio zincato ondulato elicoidalmente e forato, o in PVC nervato e forato.

La tipologia e il diametro del tubo saranno quelli indicati in progetto; nella posa in opera le aperture saranno rivolte verso il basso in modo simmetrico rispetto alla generatrice inferiore del tubo.

Il riempimento finale del cavo sarà in misto di fiume o frantumato di cava. Tale materiale dovrà essere pulito ed esente da componenti organici e coesivi, granulometricamente assortito con esclusione dei materiali passanti al setaccio 0.4 della serie UNI.

Il riempimento potrà essere realizzato con calcestruzzo poroso vibrato, confezionato con cemento di tipo III o IV, avente le seguenti caratteristiche:

- resistenza cubica a compressione a 28 giorni di maturazione non inferiore a 10 MPa;
- permeabilità non inferiore a 2 cm/s;
- dimensione massima degli aggregati 4 cm.

Il conglomerato cementizio drenante dovrà riempire la cavità ed essere costipato mediante vibratore per fare aderire il geotessile alle pareti dello scavo.

Effettuata la chiusura del cavo mediante il risvolto e la sovrapposizione dei due lembi del geotessile, il lembo superiore dovrà essere impregnato con legante bituminoso 180+200 dato a caldo.

Sopra il drenaggio verrà realizzata la cunetta avente profilo e finitura conforme ai disegni di progetto.

20.5- Dreni

I dreni sono identificati dalle seguenti tipologie esecutive:

- dreni verticali prefabbricati
- dreni in sabbia

Hanno la funzione di realizzare nel terreno percorsi preferenziali per la raccolta delle acque ed accelerare i processi di consolidazione dei terreni all'oggi saturi in corrispondenza dei rilevati.

Le caratteristiche dei dreni, per quanto concerne il tipo, interasse, lunghezza, diametro e disposizione, saranno definite da progetto.

Eventuali proposte di variazione rispetto alle caratteristiche tipologiche prefissate, dovranno essere sottoposte alla preventiva approvazione della Direzione Lavori..

Tali variazioni dovranno comunque essere tali da garantire la medesima capacità e funzionalità.

20.5.1- Dreni verticali prefabbricati

Sono dreni prefabbricati industrialmente, costituiti da nastri flessibili ed arrotolabili nei quali esiste un involucro filtrante plastico, cartaceo o in materiali similari avvolto intorno ad un elemento di irrobustimento centrale, sempre in materiale plastico o affine; il nastro può anche essere semplicemente costituito da un unico corpo filtrante in materiale plastico, senza elemento centrale.

I dreni prefabbricati a nastro permettono il flusso dell'acqua presente nel terreno lungo l'asse di sviluppo principale, longitudinale, dell'elemento filtrante.

L'inserimento nel terreno del dreno si esegue mediante l'infissione a pressione di un mandrino che viene successivamente estratto, lasciando in posto il dreno, oppure mediante la penetrazione a vibrazione di un tubo di infissione vibrante in testa, azionato idraulicamente, che trascina il dreno fino alla profondità richiesta per poi abbandonarlo.

20.5.1.1- Modalità esecutive

20.5.1.1.1- Caratteristiche dei nastri prefabbricati

Il nastro drenante prefabbricato dovrà avere caratteristiche rese note dalla certificazione ufficiale del Produttore, preventivamente trasmesse alla Direzione Lavori ed approvate dalla medesima.

Sono ammessi nastri con involucro filtrante in tessuto non tessuto o carta con anima in PVC, polietilene o polipropilene, oppure nastri in cui anima ed involucro siano ugualmente costituiti da materiali plastici.

In ogni caso, i nastri prefabbricati dovranno garantire una durata nel tempo adeguata alle necessità di Progetto ed in ogni caso non inferiore a 3 anni di esercizio, una portata di scarico assiale non inferiore a 100 mc/anno (con gradiente idraulico unitario e con l'applicazione all'involucro filtrante di una pressione normale totale pari a 300 kN/mq) ed un coefficiente di permeabilità trasversale dell'involucro filtrante di almeno 2 m/anno.

20.5.1.1.2- Attrezzatura di infissione

Si utilizzeranno attrezzature di infissione a pressione o vibrazione montate su torre con guide di scorrimento, in grado di raggiungere con il mandrino od i tubi di infissione la profondità prescritta dal progetto nel contesto stratigrafico locale. Le caratteristiche delle attrezzature di infissione dovranno essere rese note alla Direzione Lavori..

Qualora motivato dalla necessità di superamento di strati o livelli di particolare resistenza, si potrà ricorrere a prefiori eseguiti con sonda a rotazione o rotopercussione.

Il mandrino o la tubazione di infissione dovrà avere sezione trasversale ridotta al minimo indispensabile per garantire la necessaria resistenza.

Il dreno sarà connesso all'utensile di infissione con un elemento a perdere, in grado di garantire il sicuro vincolo del dreno all'utensile durante l'inserzione e l'ancoraggio del dreno al terreno all'atto del ritiro del mandrino o della tubazione a profondità di progetto raggiunta.

20.5.1.1.3- Lavori preparatori dell'infissione

3 U L P D G L S U R F H G H U H D O O D L Q V W D O O D J L R Q H G H L G U H Q L O ¶ , P S U H V D
sull'area di lavoro, regolarizzando la superficie e coprendola con uno strato di sabbia perfettamente pulita, dello spessore di 50-80 cm, con fuso granulometrico corrispondente a quello di una sabbia grossa, con massima percentuale di passante al vaglio UNI da 0.075 mm del 3%.

I punti di infissione dei dreni saranno marcati sul terreno mediante picchetti o evidenti punti di riferimento.

Le attrezzature dovranno operare da un piano di lavoro adeguatamente stabile, e tale da escludere variazioni di assetto delle stesse durante le operazioni di infissione.

20.5.1.1.4- Installazione

L'infissione dei dreni avverrà mediante pressione o vibrazione, con modalità tali, per quanto concerne le massime pressioni esercitate verso il basso e la velocità di penetrazione, da prevenire la rottura dei nastri prefabbricati o il mancato raggiungimento della profondità di progetto.

20.5.2- Dreni in sabbia

I dreni in sabbia comportano la realizzazione di una perforazione di tipo verticale che viene successivamente riempita da sabbia opportunamente composta sul piano granulometrico in modo che possa operare come filtro, secondo modalità analoghe a quelle dei dreni prefabbricati.

Le metodologie di perforazione sono le medesime di quelle adottate nel caso di pali trivellati.

20.5.2.1- Modalità esecutive

20.5.2.1.1- Caratteristiche della sabbia drenante

Il materiale granulare utilizzato per il riempimento del foro dovrà essere conforme, per quanto concerne la composizione granulometrica, al fuso definito dal progetto.

Qualora non definito espressamente, il fuso granulometrico di riferimento sarà il seguente:

APERTURA VAGLIO UNI (mm)	PASSANTE %	
	MIN.	MAX.
0.075	0	3
0.40	0	10
2.00	15	45
5.00	35	75
10.00	70	100

20.5.2.1.2 Attrezzatura

6 DUJ FXUD GHOO ¶SSSDOWDWRUH FRPXQLFDUH SULP Dhe Gd-Hes-So Int-nd PL R OD
utilizzare.

Sono ammesse attrezzature di perforazione nelle quali l'avanzamento dell'utensile e la disaggregazione del terreno, che viene asportato dal foro, avvengono mediante l'energia dinamica dell'acqua, attrezzature di perforazione o attrezzature con caratteristiche diverse.

In ogni caso, le attrezzature dovranno garantire il raggiungimento delle profondità prescritte dal progetto con il relativo diametro e permettere la realizzazione dei dreni senza rischi di interruzione della continuità del fusto in sabbia.

20.5.2.1.3 Lavori preparatori

3 ULPD GL SURFHGHUH DOOD SHUIRUD]LRQH GHL GUHQL O¶SSSDOWDWR
sull'area di lavoro, regolarizzando la superficie e coprendola con strato di materiale granulare pulito, dello spessore di 50-80 cm.

I punti di perforazione dei dreni saranno materializzati sul terreno mediante picchetti o evidenti punti di riferimento.

20.5.2.1.4 Perforazione e riempimento dei fori

La conduzione della perforazione sarà eseguita con modalità preventivamente comunicate alla Direzione Lavori, tali da garantire profondità, diametro e continuità del foro, che non dovrà subire alcun collasso parziale o chiusura. Nel caso di impiego di tecniche con disaggregazione idraulica del terreno, il foro sarà sempre mantenuto pieno di acqua, per prevenire i danni conseguenti al mancato sostentamento delle pareti del foro mediante contropinta idrostatica. Non è ammesso l'uso di fluidi di perforazioni diversi dall'acqua, priva di additivi se non perfettamente biodegradabili in 20÷40 ore.

Il riempimento dei fori con sabbia sarà eseguito dal basso a risalire, iniziando da fondo foro, mediante il convogliamento della sabbia con tubazioni che, nel caso di perforazione elicoidale, potranno essere rappresentati dallo spazio anulare cavo interno alle stesse eliche, da ritirare progressivamente con il procedere del riempimento.

A riempimento eseguito, lo scarto sommitale di materiale granulare inquinato dai materiali prodotti durante la perforazione dovrà essere asportato e condotto a discarica e sostituito con nuovo materiale drenante approvato fino a realizzare un materasso drenante sommitale di spessore e caratteristiche conformi al progetto.

20.5.3- Controllo dreni prefabbricati

20.5.3.1- Controllo dei materiali

Il produttore allegnerà ad ogni lotto una certificazione del prodotto dove saranno riportate le caratteristiche del materiale conformi a quanto specificato dal presente capitolato.

20.5.3.2- &RQWUROOR QHOO¶HVHFX]LRQH

/¶SSSDOWDWRUH GRYUJ SUHVHQWDUH DOOD 'LUH]LRQH /DYRUL SULPD
metodologie scelte per la realizzazione dei dreni e le caratteristiche delle attrezzature.

Qualora si preveda di impiegare sonde a vibrazione o a rotopercolazione, la Direzione Lavori dovrà approvare VSHFLILFDWDPHQH O¶LPSLHJR GL WDOL DWWUH]]DWXUH

Durante la posa in opera dovrà essere redatta una apposita scheda sulla quale dovrà essere riportata la effettiva lunghezza installata per ciascun dreno.

Si dovrà riportare inoltre la posizione planimetrica rispetto agli elaborati di progetto; questa non dovrà discostarsi più di 10 cm dalla suddetta posizione.

20.5.4- Controllo dreni in sabbia

20.5.4.1- Controllo dei materiali

/¶SSSDOWDWRUH DOOD HES-So E comunque ogni 100 mc di sabbia, dovrà effettuare prove granulometriche atte a verificare la conformità della partita alla granulometria specificata negli elaborati progettuali.

20.5.4.2- &RQWUROOR QHOO¶HVHFX]LRQH

Qualora si preveda GL LPSLHJDUH IOXLGL GL SHUIRUD]LRQH GLYHUVL GD DFTXD
O¶DSSURYD]LRQH VSHFLILFD GHOD 'LUH]LRQH /DYRUL

In fase esecutiva per ogni dreno si dovrà compilare una scheda sulla quale verranno riportate:

- discordanza con la posizione di progetto, che comunque non dovrà essere superiore a 10 cm
- profondità raggiunta dalla perforazione
- quantitativo complessivo di sabbia immessa
- caratteristiche della certificazione relativa al lotto di materiale granulare
- caratteristiche delle attrezzature di perforazione
- fluido impiegato per la perforazione.

21.0- Generalità

Le presenti Norme regolano l'esecuzione delle opere in verde per l'inserimento della strada nel paesaggio, della sistemazione a verde dei punti singolari e dei reliquati, degli eventuali lavori preliminari per la preparazione delle zone di L P S L D Q W R H G H L O D Y R U L G L P D Q X W H Q J L R Q H G H J O L L P S L D Q W L D F D U piante, comprese delle sostituzioni delle essenze arboree per le eventuali fallanze.

21.1- Caratteristiche dei vari materiali

Terreno vegetale

Il terreno da fornire per il ricarico, la livellazione e le riprese di aree destinate agli impianti dovrà essere a reazione n e quindi possedere un pH dell'estratto acquoso compreso fra 6.8 e 7.2.

Solo per questo parametro possono valere delle specificazioni diverse in ordine a particolari esigenze di pH per alcune specie vegetali.

Le caratteristiche tessiturali dovranno essere quelle di un terreno di "medio impasto" o "franco" o "terra a tessitura equilibrata" che si compone, in via indicativa, di:

Diametro	(%)
sabbia > 0.02 mm	35 - 55
limo 0.02- 0.002 mm	25 - 45
argilla < 0.002 mm	10 - 25

e di una frazione trascurabile di elementi con diametro compreso fra i 2 e i 20 mm (scheletro).

I parametri chimici che devono essere sempre analizzati, dovranno invece possedere i "valori normali" che vengono di seguito indicati.

Parametro chimico	Valori amm.
reazione pH	6.8 - 7.3
calcare totale	2 %
calcare attivo (%) sostanza organica	1.5 - 2 %
azoto totale N	50 - 80 ppm *
fosforo assimilabile P ₂ O ₅	100 - 200 ppm *
potassio scambiabile K ₂ O	50 - 100 ppm
magnesio scambiabile	2.5 ppm
ferro assimilabile	1.0 ppm
manganese assimilabile	0.5 ppm
zinco assimilabile	0.2 ppm
rame assimilabile	

* Per il fosforo e il potassio alcuni laboratori esprimono i risultati in termini di P e K Tali risultati possono essere trasformati nei corrispondenti P₂O₅ e K₂O moltiplicandoli rispettivamente per 2.3 e 1.2.

I "valori normali" della sostanza organica, del fosforo e del potassio definiscono le "sufficienze" per le colture arboree, ma possono anche variare per delle specifiche esigenze. Il calcare va considerato sia nel totale che come calcare attivo (in soluzione) in quanto influisce negativamente sull'assorbimento del ferro e dei fertilizzanti fosfatici (per retrogradazione).

Le deficienze riscontrate fra i dati dell'analisi ed i "valori normali", dovranno essere corrette con la somministrazione di ammendanti e/o concimi secondo la risultanza di appropriati calcoli.

La concimazione organica di base può essere effettuata in alternativa con letame maturo, con humus o con sottoprodotti organici come lettiera sfruttata nella coltivazione artificiale dei funghi, da scarti di lavorazione animale (cuoiattoli, cornunghia, etc.), dell'industria tessile (cascami di lana), di vinacce esauste, alghe, compost, etc..

Per avere un quadro completo delle caratteristiche pedologiche sarà necessario sottoporre, in numero adeguato, campioni di suolo che siano rappresentativi.

È opportuno pertanto raccogliere campioni in punti diversi e per ciascun punto procedere al prelievo in:

- un solo orizzonte (0-200 mm) nel caso di rivestimenti erbacei;
- due diversi orizzonti (0-200 mm; 500-800 mm) nel caso di impianti arbustivi e/o arborei.

I campioni prelevati ad una stessa quota ma in punti diversi devono essere mescolati

in modo da ottenere un unico campione del peso indicativo di circa 2 kg.

I campioni prelevati e etichettati dovranno venire inviati a Laboratori Ufficiali per l'analisi fisico e chimica.

Si precisa inoltre che nel terreno vegetale non è ammessa la presenza di radici, di altre parti legnose o di qualunque altro materiale o sostanza fitotossica.

Concimi minerali ed organici

I concimi vengono utilizzati:

- per costruire nel terreno da fornire o sul quale si vuole effettuare un impianto, una adeguata ed omogenea dotazione di elementi nutritivi dimostratisi carenti alle analisi di Laboratorio; nel tal caso si parlerà di concimazione di fondo;
- per mantenere la funzione nutritiva del terreno proporzionalmente alle asportazioni, nel qual caso si parla di concimazione di copertura.

Gli elementi che risultano indispensabili sono N, P, K, Ca, MG, S: questi ~~vengono~~ denominati macroelementi perché assorbiti in grande quantità.

Gli elementi richiesti in quantità minima vengono invece chiamati microelementi e sono: Mn, B, Zn, Mo, Fe.

I concimi vengono classificati in base a:

- lo stato fisico: si hanno concimi ~~polverati~~ granulari e liquidi;
- il titolo: indica la percentuale in peso di sostanza attiva rispetto al prodotto commerciale;
- la reazione chimica e fisiologica: ci sono concimi acidi (es. perfosfato), alcalini (es. calciocianammide, scorie Thomas), o neutri che possono comportarsi come fisiologicamente acidi (es. solfato ammonico, cloruro di potassio) o fisiologicamente alcalini (es. nitrato di calcio o di sodio);
- il numero degli elementi apportati: quelli "semplici" portano al terreno un solo elemento (~~azotati~~ e potassici); quelli "complessi" due o tre elementi (binari o ternari) in forma di granuli;
- la rapidità di azione: possono essere differenziati in concimi a pronto effetto (es. nitrati) e a lento effetto (es. perfosfato, scorie Thomas); ultimamente sono inoltre andati diffondendosi i concimi "azotati a lenta cessione" o "ritardati".

I concimi da usare dovranno essere di marca nota sul mercato nazionale, avere titolo dichiarato e in caso di concimi complessi avere un rapporto azoto-fosforo - potassio precisato. Dovranno inoltre essere consegnati negli involucri originali di fabbrica.

I fertilizzanti organici (letame, residui organici vari, etc.) dovranno essere forniti o raccolti solo presso fornitori o luoghi approvati dalla Direzione Lavori che riserva comunque la facoltà di richiedere le opportune analisi, prima e durante la posa in opera.

Anche nel caso di fornitura di concimi organici industriali, questi dovranno essere consegnati negli involucri originali di fabbrica. La scelta e le condizioni di impiego dei prodotti deve comunque essere approvata dalla Direzione Lavori.

Prodotti fitosanitari

La scelta e le condizioni di impiego dei prodotti fitosanitari sono subordinate alle disposizioni legislative vigenti in materia e alla approvazione della Direzione Lavori. Tutti i prodotti dovranno comunque essere consegnati negli involucri originali di fabbrica.

Nel comparto della lotta antiparassitaria, a fronte dei problemi ambientali connessi ad un largo uso, o abuso, di prodotti antiparassitari, ~~non~~ da preferirsi quei metodi di intervento che sono denominati "lotta guidata" o "vigilata".

Materiale vivaistico

Con il termine materiale vivaistico si individua tutto il complesso delle piante (alberi, arbusti, tappezzanti, etc.) e delle sementi occorrenti per impieghi paesaggistici e/o per interventi biotecnici-inquinamento acustico.

Il materiale da fornire dovrà rispondere per genere, specie, compresa l'eventuale entità sottospecifica (varietà) e/o cultivar e dimensioni a quanto indicato nel progetto.

Il materiale dovrà provenire da strutture vivaistiche dislocate in zone limitrofe o comunque assimilabili, da un punto di vista fitoclimatico, a quelle di impianto al fine di garantire la piena adattabilità del materiale alle caratteristiche pedoclimatiche del luogo di impiego.

Dette strutture vivaistiche devono essere dotate di idonee organizzazioni di produzione nonché di collaudati centri di ricerca e sperimentazione nel settore forestale e nell'arboricoltura e di un ampio patrimonio di conoscenze e esperienze tecnico-scientifiche. Ciò al fine di garantire un'opportuna e mirata sperimentazione, per individuare, nell'ambito dei vari lavori, le caratteristiche genetiche ottimali, in funzione delle utilizzazioni specifiche e della selezione delle tecniche di moltiplicazione e di allevamento, finalizzate sempre al soddisfacimento degli scopi prefissi.

Tutto il materiale vivaistico dovrà essere esente da attacchi parassitari (in corso o passati) di insetti, malattie crittogamiche, virus, altri patogeni, deformazioni e/o alterazioni di qualsiasi natura che possano compromettere il regolare sviluppo vegetativo e il portamento tipico della specie.

Il materiale vivaistico dovrà essere sempre fornito di dichiarazione, da effettuarsi su apposite schede di rilevazione, dalle quali risulti:

- vivaio di provenienza;
- genere, specie, eventuali entità sottospecifiche;
- origine;
- identità clonale per il materiale da moltiplicazione vegetativa;
- regione di provenienza per il materiale di produzione sessuale;
- luogo ed altitudine di provenienza per il materiale non proveniente dal materiale di base ammesso dalla normativa vigente;
- applicazione, nella fase di coltivazione in vivaio, di particolari tecniche di allevamento che limitino e/o eliminino l'incidenza degli oneri manutenzione.

L'apparato radicale di tutto il materiale vivaistico dovrà essere ricco di piccole ramificazioni e di radici capillari sane e secondo quanto disposto nei documenti di appalto, dovrà essere o a radice nuda, o racchiuso in contenitore (vaso, cassamastello in legno o in plastica) con relativa terra di coltura, o in zolla rivestita (paglia, plant plast, juta, rete, etc., in metalli fitocella). L'apparato radicale dovrà comunque avere uno spiccato geotropismo positivo.

Alberi

Devono avere la parte aerea portamento e forma regolari, simile agli esemplari cresciuti spontaneamente, sviluppo robusto, non filato e che non dimostri una crescita troppo rapida o stentata per eccessiva densità di coltivazione in vivaio, per terreno troppo irrigato, per sovrabbondante concimazione etc..

Dovranno rispondere alle specifiche indicate nei documenti di progetto per quanto riguarda le seguenti caratteristiche:

- a) circonferenza del tronco misurata ad un metro da terra;
- b) altezza totale;
- c) altezza di impalcatura misurata dal ~~culo~~ al ramo più basso;
- d) diametro della chioma misurato in corrispondenza delle prime ramificazioni per le conifere, a due terzi dell'altezza per le latifoglie, in corrispondenza alla proiezione a terra della chioma per i cespugli.

Gli alberi dovranno essere trapiantati un numero di volte sufficiente secondo le buone regole vivaistiche, con l'ultima lavorazione delle radici risalente a non più di tre anni.

Le forniture in contenitore costituiranno comunque titolo preferenziale anche per quelle per le ~~espressamente~~ richieste una fornitura in zolla o a radice nuda.

Le dimensioni dei contenitori e/o delle zolle, nel caso in cui sia espressamente richiesta la fornitura in tale forma, dovranno essere proporzionate alle dimensioni delle singole piante.

Piante esemplari

Con il termine "esemplari" si intende far riferimento ad alberi ed arbusti di grandi dimensioni che somigliano, per forma e portamento, agli individui delle stesse specie cresciuti liberamente e quindi con particolare valore ornamentale.

Queste piante devono essere state opportunamente preparate per la messa a dimora, devono cioè essere state zollate secondo le necessità e l'ultimo trapianto o zollatura deve essere avvenuto da non più di due anni. La zolla deve essere stata imballata a perfetta regola d'arte (juta, rete metallica, doghe, casse, etc.) al fine di garantire un corretto e armonico sviluppo della pianta; tali involucri di protezione dovranno essere imprescindibilmente rinforzati, qualora le singole piante superino altezze di 3.50, ~~non~~ rete metallica, con pellicola di plastica porosa o altro materiale equivalente.

Le piante esemplari vengono evidenziate a parte nei documenti contrattuali.

Arbusti, tappezzanti, rampicanti

Devono avere una massa fogliare ben formata e regolare ~~in costante~~ a decorrere dalla base; devono possedere un minimo di tre fusti a partire dal colletto e rispondere alle specifiche indicate nei documenti di progetto per quanto riguarda altezza e/o diametro della chioma.

Sementi

Devono essere conformi al ~~gen~~ e specie richiesti nei documenti di progetto.

Devono essere fornite nelle confezioni originali, sigillate e munite di certificato di identità ed autenticità con ~~indicazi~~ del grado di purezza, di terminabilità e della data di scadenza stabilita ~~oggi~~ vigenti.

La mescolanza delle sementi di specie diverse da quelle indicate nei documenti di progetto, qualora non disponibili in commercio, dovrà essere effettuata alla presenza della Direzione Lavori.

Pacciamatura

È la tecnica agronomica che ~~costi~~ nel ricoprire la superficie del suolo con materiali di varia natura, in modo da impedire o limitare lo sviluppo della vegetazione infestante e ottenere altri vantaggi.

I materiali utilizzabili per mettere in atto questa tecnica possono essere:

- a) incoerenti degradabili: corteccia di piante arboree resinose uniformemente sfibrata e sminuzzata in spezzoni di dimensioni comprese fra 30x10 mm e 70x30 mm, con un tasso di umidità inferiore al 20%, libera da insetti e preventivamente trattata con prodotti ~~antioici~~;
- b) incoerenti non degradabili: materiale lapideo tipo argilla espansa con granuli di dimensioni da 4 mm a 10 mm, inerte sia chimicamente che fisicamente, in grado di creare un campo isolante che mantenga stabile la temperatura e il tenore di umidità ~~de~~ terreno.

/D 'LUHJLRQH /DYRUL VX ULFKLVHVD GHOOI\$SSDOWDWRUH SRWUj DX
autocarri a condizione che i campioni prelevati e sottoposti ad analisi di laboratorio risultino idonei all'impiego specifico

Torba

Questo materiale, sia di provenienza estera che nazionale, dovrà avere reazione acida con pH non inferiore a 3.5. Deve inoltre presentarsi non eccessivamente umidificata, libera da erbe infestanti, formata in prevalenza da Sphagnum e Eriophorum ed ~~esse~~ confezionata in balle compresse e sigillate.

Acqua

L'acqua per l'irrigazione di impianto e per tutti gli altri usi manutentori deve essere assolutamente esente da fattori inquinanti che possono derivare da attività industriali e/o da scarichi ~~urbane~~ costituiti da acque salmastre che per la presenza di sali in concentrazione eccessiva (salinità), o per loro natura (alcalinità), possono provocare danni alla vegetazione.

/I\$SSDOWDWRUH SURYYHGHUj D IDU YD ~~OxwDnrl~~ i ~~Costa~~ ~~alla~~ ~~Direzione~~ ~~Lavori~~. WLFKH

Tappeti erbosi in strisce e zolle

1HO FDVR LQ FXL IRVVH QHFHVVDULR LO UDSLGR LQHUELPHQWR GHOOH
costituite con le specie prative richieste ~~ne~~ documenti di appalto (es. cotico naturale, miscuglio di graminacee e leguminose, prato monospecifico, etc.).

3ULPD GHOWUDVSRUWR D SLq G RSHUD OI\$SSDOWDWRUH GRYUj VRWW
utilizzare; analogamente ~~Q~~HO FDVR FKH IRVVH ULFKLVHVR GHOWRFLFR QDWXUDOH
luoghi approvati dalla Direzione Lavori.

Le zolle erbose, a seconda delle esigenze, delle richieste e delle specie che costituiscono il prato, ~~de~~ ~~non~~ ~~formite~~ in forme regolari rettangolari, quadrate o a strisce. Al fine di non pregiudicarne la compattezza, le strisce dovranno essere consegnate arrotolate e le zolle in pallet; in ogni caso dovranno essere evitati danni dovuti alla fermentazione e alla mancata esposizione alla luce del materiale; in tal senso il materiale non dovrà essere lasciato accatastato o arrotolato. Il materiale dovrà presentarsi completamente rivestito dalla popolazione vegetale e non dovrà presentare soluzioni di

continuità. La larghezza del materiale dovrà essere di circa 50 cm con uno spessore di 2 cm per poter raccogliere la maggior parte dell'intrico di radici delle erbe che la costituiscono e poter trattenere tutta la terra vegetale.

Pali tutori e legature

Per fissare i pali tutori (tutori) adeguati per numero, diametro ed altezza alle dimensioni delle piante. I pali tutori devono essere di legno, diritti scortecciati, appuntiti dalla parte della estremità di maggior diametro.

La parte appuntita dovrà essere resa imputrescibile per un'altezza di 100 cm circa. In alternativa, su autorizzazione della Direzione Lavori, si potrà fare uso di pali di legno industrialmente trattati di sostanze imputrescibili.

Analoghe caratteristiche di imputrescibilità dovranno avere anche i picchetti di legno per l'eventuale bloccaggio a terra dei tutori. Le legature in filo di ferro nudo non possono venire utilizzate, dovranno invece essere impiegati speciali collari in adatto materiale elastico (cinture di gomma, nastri di plastica, etc.), oppure corda di canapa.

21.2- Esecuzione dei lavori

21.2.1- Prescrizioni generali

Tutti i lavori dovranno essere eseguiti a perfetta regola d'arte.

Tutte le opere non eseguite a perfetta regola d'arte secondo le prescrizioni impartite, dovranno essere demolite e rimpiazzate.

Di qualsiasi operazione si tratti, ogni residuo prodotto deve essere debitamente smaltito nelle pertinenze autostradali in aree autorizzate, fatte salve le vigenti Norme di Legge, a meno di diverse disposizioni contrattuali o di un diverso impiego in loco dei soli residui vegetali (interramento, pacciamatura), privo di controindicazioni e autorizzato dalla Direzione Lavori.

È fatto assoluto divieto di bruciare i residui delle lavorazioni in conformità alle Leggi e ai Regolamenti vigenti in materia. In ogni caso al termine di qualsiasi operazione il piano viabile e la segnalazione orizzontale devono risultare ripuliti da ogni residuo vegetale o di terra.

1. HOO HVHFX]LRQH GHL ODYRUL O¶SSSDOWDWRUH GRYUj ULVSHDWWDUH V capisaldi nella costruzione del corpo stradale, curando la conservazione ricollocando quelli che eventualmente possano venire manomessi durante il corso dei lavori previsti; dovrà inoltre provvedere ad eseguire tutti gli interventi necessari per il regolare smaltimento delle acque di pioggia e/o di irrigazione onde evitare erosioni superficiali e/o ristagni che possano danneggiare gli impianti.

All'atto della consegna dei lavori ed in conformità a quanto previsto dai documenti di progetto sarà effettuata la delimitazione delle aree da sistemare a verde.

21.22 - Preparazione delle zone di impianto

3. ULPD GL HIIHWWXDUH JOL LPSLDQWL O¶SSSDOWDWRUH q WHQXWD DG Solo per gli impianti di cui ai successivi artt. 21.2.5 e 21.2.6 le operazioni necessarie per la preparazione delle zone di impianto sono:

a) Pulizia generale del terreno

Qualora nell'area oggetto dell'intervento sia presente della vegetazione indesiderata e/o materiali di risulta (laterizi, pietre, calce, etc.) che possano disturbare le operazioni di impianto.

In particolare gli interventi sulla vegetazione indesiderata, sia essa arborea od arbustiva, saranno eseguiti nel rispetto delle normative vigenti, interessando gli Enti eventualmente competenti.

Per il taglio delle sole piante arboree latifoglie, è richiesto anche la rimozione della ceppaia.

Questa avverrà con impiego di trivella tritratrice avente diametro minimo di 50 ml, per una profondità di 0.70 ml, per il profilo naturale del terreno.

Nel corso della pulizia generale del sito d'impianto, ove i lavori prevedano la rimozione di materiali di risulta, si dovrà provvedere a recuperare e/o conservare, anche con interventi di dendrochirurgia, eventuali piante di particolare valore estetico esistenti nell'area da sistemare.

Contemporaneamente allo sgombero del materiale legnoso di risulta, si dovrà effettuare anche lo sgombero delle ramaglie, delle frasche e del materiale estraneo presente.

Le operazioni di pulizia dovranno essere eseguite in conformità alle normative vigenti in materia di smaltimento dei rifiuti.

b) Lavorazione del terreno

Qualora le condizioni dell'area e/o la valenza ed il tipo di impianto lo richiedano, il progetto prevederà interventi di preparazione agraria del terreno dove andrà eseguito l'impianto.

Si dovrà provvedere a lavorare il terreno fino ad una profondità massima di 40 cm. La lavorazione dovrà di norma essere eseguita con mezzi meccanici e potrà essere una semplice fresatura o un intervento di areazione o decompattamento con "ripper". Nel corso dei lavori dovranno essere presi in considerazione i materiali di risulta (sassi, pietre, radici, etc.) che potrebbero impedire la corretta esecuzione dei lavori, provvedendo anche ad accantonare e conservare, su ordine della Direzione Lavori, eventuali preesistenze naturali con particolare valore estetico (rocce, massi, etc.) e tutti gli altri materiali che possano venire utilizzati nella sistemazione.

L'esecuzione delle lavorazioni avverrà in periodo di andamento climatico favorevole, tenendo conto anche della natura del terreno il quale si deve trovare in temperatura compresa tra il 50% e il 100% della capacità totale per l'acqua).

c) Correzione, ammendamento, concimazione di fondo e impiego di fitofarmaci

profondità), le sostanze (correttivi, ammendanti, concimi per concimazioni di fondo, fitofarmaci) necessarie.

3ULPD GHOO HVHF XJLRQH GHJOL LQWHUYHQWL O D'Sire de Lawr
affinché questa possa disporre per eventuali controlli in merito ai prodotti e alle modalità di lavoro.

21.2.3- Tracciamenti

scorta dei disegni di progetto, predisporrà, a sua cura e spese, la picchettatura delle aree di impianto segnando con picchetti la posizione nella quale dovranno essere eseguite le piantagioni singole quali alberi, arbusti ed altre piante e tracciando sul terreno il perimetro delle piantagioni omogenee (tappezzanti, siepi, macchie di arbusti rimboschimenti, etc.).

Prima di procedere alle operazioni di piantagione, dovrà comunque ottenere il benestare della Direzione dei Lavori.

21.2.4- Esecuzione degli impianti

a) Trasporto del materiale vivaistico

Il trasporto del materiale vivaistico deve essere effettuato con tutte le precauzioni necessarie, affinché giunga sul luogo di impiego nelle migliori condizioni.

Il tempo intercorrente fra il prelievo in vivaio e la messa a dimora deve essere il più breve possibile e anche in questo caso devono comunque essere prese tutte le precauzioni necessarie per la conservazione delle piante e per evitare traumi o disseccamenti, nonché danni da gelo.

b) Preparazione del materiale vivaistico prima della messa a dimora

Prima della messa a dimora le eventuali piccole e limitate lesioni del tronco dovranno essere curate nei modi più opportuni.

Per il materiale da fornirsi a radice nuda occorre sottoporre le radici ad **adeguata** potatura, in modo tale da eliminare quelle lesionate, disseccate, morte o contorte, rinnovare e migliorare i tagli eseguiti in vivaio e asportare il fittone (se presente) eseguendo in tutti i casi tagli netti su tessuti sani. Nel caso che **il materiale** fornito in contenitori o in zolla, è necessario rimuovere i contenitori o gli eventuali involucri della zolla, eliminare le radici danneggiate o malformate e rimuovere parte del suolo periferico del pane di terra per consentire un miglior contatto fra lo stesso ed il terreno di riempimento della buca.

c) Messa a dimora del materiale vivaistico

Le buche per l'impianto del materiale vivaistico devono essere predisposte prima dell'arrivo del materiale stesso ed avere le dimensioni indicate nel progetto.

Nelle buche predisposte per la messa a dimora di piante arboree con altezza superiore o uguale a 1.00 ml, e prima del loro posizionamento, andranno collocati i tutori. Il tutore deve affondare di almeno 0.30 ml oltre il fondo della buca. In rapporto alla pianta il tutore deve essere posto in direzione opposta al vento dominante. Per piante arboree con altezza superiore o uguale a 3.00 ml, in funzione del volume della chioma, può rendersi necessaria una armatura formata da più paletti, opportunamente convergenti alla base con ulteriori paletti infissi saldamente nel terreno e sporgenti circa 0.20 ml dal livello del terreno.

Qualora si dovessero presentare problemi di natura particolare (mancanza di spazio, esigenze estetiche, etc.) i pali di sostegno, su autorizzazione della Direzione Lavori, potranno essere sostituiti con ancoraggi in corda di acciaio muniti di tendifilo.

Sul fondo della buca aperta per la messa a dimora di ciascuna delle categorie di cui si compone il materiale vivaistico, dovrà quindi essere posto del terreno vegetale, con l'esclusione di ciottoli e/o di materiali comunque impropri per la vegetazione, sul quale verrà sistemato l'apparato vegetale. Tutte le categorie di materiale vivaistico devono essere collocate nella buca in modo tale che il colletto si trovi a livello del fondo della conca di irrigazione. Il terreno da utilizzare per il definitivo riempimento della buca, dovrà essere mescolato con un adeguato quantitativo di concimi minerali complessi, del tipo azotati a lenta cessione, e concime organico, o torba nei quantitativi necessari.

La compattazione del terreno di riempimento dovrà essere eseguita con cura e per strati successivi in modo da non danneggiare le radici, non squilibrare la pianta, che deve restare eretta e creare sacche d'aria. La terra al piede della pianta va inoltre sistemata in modo tale da formare intorno al colletto una piccola conca (formella) di irrigazione. Per favorire il compattamento del terreno di riempimento ed il perfetto assetamento stesso attorno alle radici, si dovrà irrigare abbondantemente la pianta messa a dimora attraverso l'apposita conca. Come indicazioni di massima, la quantità d'acqua necessaria alle diverse categorie di soggetti vegetali, per questo tipo di irrigazione, è riportata nella tabella seguente:

Tipologia vegetale altezza del materiale	volume di acqua / individuo (lt)
alberi oltre i 3.00 ml	35 ÷ 50
alberi fino a 3.00 ml	10 ÷ 15
piantine forestali, arbusti	5 ÷ 8

Le legature fra la pianta arborea e il tutor dovranno essere disposte in modo che attraverso la loro azione il tutore serva d'appoggio alle piante. La legatura più alta va quindi disposta di norma a circa 0.20 ml al di sotto delle prime ramificazioni, la più bassa ad un metro dal suolo.

Per evitare danni alla corteccia è indispensabile interporre, fra tutore e fusto, un idoneo cuscinetto antifrizione in materiale

adatto.

A livello della chioma dovranno essere eliminati i rametti danneggiati, troppo deboli, molto vicini, avendo cura di stabilire l'equilibrio tra la porzione aerea e quella radicale ed eseguendo un taglio di formazione della chioma, in modo da conferire la forma desiderata rispettando l'habitus naturale della specie.

Dopo il trapianto la pianta deve risultare ben ferma così da poter essere regolarmente curata senza il pericolo di rottura delle radici sottili di nuova formazione.

21.2.5- Impianto di tappeti erbosi e/o zolle

3 ULPD GHOD PHVVD D GLPRUD GHL WDSSHWL HUERV L O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH

Il terreno dovrà essere lavorato per una profondità di almeno 15 cm, debitamente liberato da qualsiasi materiale di rifiuto (pietrame, cocci, radici, etc.) e dovrà risultare finemente sminuzzato ed opportunamente livellato.

Contemporaneamente a tale D Y R U D] L R Q L O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH GRYUj H I I H W W X D U H O D

ternario (N- P - K) a titolo 10- 10- 15.

Il materiale, sia esso in strisce che in zolle, dovrà essere disposto a file, con giunti sfalsati tra fila e fila, da non

S U H V H Q W D U H V R O X] L R Q L G L F R Q W L Q X L W j I U D V W U L V F L D H V W L L V F L D R

spandimento di una opportuna quantità di terriccio (composto con terra di coltivo, sabbia e torba) al fine di sigillare

tappeto erboso nei punti di giunzione, compattando il tutto con battitura o rullatura così da risultare perfettamente assestato.

, Q R O W U H O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH D V H F R Q G D G H O O H S R F D G L P S L D Q W R H D

abbondante irrigazione di impianto, assicurando un minimo di 2520mq così da ottenere un completo assestamento del tappeto posto in opera.

21.2.6- Semine di prati

La realizzazione del manto erboso potrà essere eseguita con metodo secco (semina meccanica) o con metodo umido (idrosemia con attrezzature a pressione).

3 H U L O P H W R G R V H F F R O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH q W H Q X W R D S U R Y Y H G H U H D

questo dovrà risultare debitamente liberato da qualsiasi materiale di rifiuto (pietrame, cocci, radici, etc.) e finemente sminuzzato.

& R Q W H P S R U D Q H D P H Q W H D W D O L O D Y R U D] L R Q L O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH GRYU

titolo 18-20 e procedere alla semina del miscuglio, opportunamente scelto, nel quantitativo e nelle specie previste dai documenti progettuali. Successivamente il terreno dovrà essere sottoposto a leggera rastrellatura manuale o meccanica

per favorire l'interramento del concime e del miscuglio, seguita da una opportuna rullatura per la perfetta adesione dei materiali con il terreno.

Su pendii leggeri o superfici pianeggianti si può ricorrere alla semina meccanizzata.

\$ J H U P L Q D] L R Q H D Y Y H Q X W D O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH q W H Q X W D O D 15/16 R P P L Q L V

/ ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH q W H Q X W D D G D U H W H P S H V W L Y R D Y Y L V R D O O D ' L U H]

prelevamento di campioni e possa verificare la qualità e la quantità prescritta, restando comunque a suo carico le eventuali operazioni di risemina, nel caso che la germinazione non avvenisse in modo regolare ed uniforme.

Il metodo umido o idrosemia troverà applicazione in tutte le situazioni che per giacitura, per le insufficienti caratteristiche fisico-chimiche dei terreni e per la scarsa accessibilità, in cui risulta difficoltoso o sconsigliabile l'impiego del metodo secco,

7 D O H P H W R G R G R Y U j H V V H U H V S H F L I L F D W D P H Q W H S U H Y L V W R Q H L G R F

O ¶ L G U R V H P L Q D L Q uale e delle attrezzature impiegate, senza pretendere alcun compenso dalla Stazione Appaltante.

/ ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH S U R F H G H U j D O U L Y H V W L P H Q W R G L W D O L V X S H U I L F L P

pressione, in grado di effettuare l'irrorazione a distanza, con diametro degli ugelli tale da non lesionare i semi e consentire lo spargimento omogeneo dei materiali.

Con l'idrosemia si irrorerà una miscela in soluzione acquosa costituita da:

- a) acqua in quantità idonea alle diluizioni richieste;
- b) miscela di sementi nel quantitativo e specie previsti nel progetto;
- c) collante in quantità idonea al fissaggio dei semi e alla creazione di una pellicola antierosiva sulla superficie del terreno, senza inibire la crescita e favorendo il trattenimento dell'acqua nel terreno nelle fasi iniziali di sviluppo;
- d) concime organico e/o inorganico nella quantità e qualità prevista nei documenti progettuali;
- e) altri ammendanti e inoculi nella quantità e qualità prevista nei documenti progettuali.

La miscelazione dei componenti dovrà avvenire in loco, onde evitare fenomeni di stratificazione gravitativa dei semi all'interno della cisterna, alla presenza della Direzione Lavori.

\$ Q F K H S H U T X H V W R P H W R G R O ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH dei Lavori, affinché questa possa

effettuare il prelevamento di campioni e possa verificarne la qualità e la quantità prescritta, restando in ogni modo a suo carico le eventuali operazioni di risemina, nel caso che la germinazione non avvenisse in modo regolare ed uniforme.

21.2.7- Rimboschimento con semenzali e impianto di talee

6 X O O H V X S H U I L F L S U H S D U D W H H F R Q F L P D W H F R P H D L S U H F H G H Q W L S X

secondo le previsioni di progetto e/o le prescrizioni della Direzione Lavori, in ragione di cinque/sei piantine per metro quadrato, disposte a quinconce su file parallele al ciglio strada.

/ ¶ \$\$\$SSDOWDWRUH q O L E H U D G L H I I H W W X D U H O L P S L D Q W R Q H O S C H U L R G R

previsto per la ultimazione dei lavori, restando comunque a suo carico l'onere della sostituzione delle fallanze.

L'impianto potrà essere fatto a mano od a macchina, comunque in modo tale da poter garantire l'attecchimento ed il

successivo sviluppo regolare, rinfrescando il taglio delle radici ed eliminando le ramificazioni che si presentassero appassite, perite o eccessivamente sviluppate, impiegando forbici a doppio taglio ben affilate.

6 DUJ LQROWUH FXUD GHOOJSSDOWDWRUH WUDWWDUH O DSSDUDWR UD acqua.

/JSSDOWDWRUH DYUJ FXUD GL DSSDOWDWRUH in sacchi, in sacchi da 10 kg, in fermentazioni e disseccamenti durante il trasporto.

Le piantine o talee dovranno presentarsi in stato di completa freschezza e con vitalità necessarie al buon attecchimento. Negli impianti di talee queste dovranno risultare del diametro minimo di 1.50 cm, di taglio fresco ed allo stato verde e tale da garantire il ripollonamento.

Qualora i materiali non rispondessero alle caratteristiche di cui sopra la Direzione Lavori ne ordinerà l'allontanamento dal cantiere.

21.2.8- Protezione di scarpate in trincea mediante stuoie biodegradabili paglia e fibre vegetali

Su scarpate in trincea, precedentemente preparate (asportazione di pietre, radici e vegetazione infestante, regolarizzazione del terreno) e semi DWH OJSSDOWDWRUH VWHQGHUJ OH VWXRLH VURWROI sovrapponendole sui bordi longitudinali per almeno 15 cm ed interrando sui bordi superiore ed inferiore in trincee della profondità di almeno 20 cm.

Le stuoie, costituite da una stuoia di paglia e fibre vegetali contenuta fra due reti di polipropilene del peso di 1.00 kg per metro quadrato, dovranno essere ancorate al terreno mediante picchetti in ferro tondo Ø 8 mm, sagomati ad U, della lunghezza di 50 cm, disposti lungo le linee di sovrapposizioni delle stuoie, in ragione di due picchetti per metro quadrato.

21.2.9- Protezione di scarpate in trincea mediante stuoie in materiale termoplastico.

3 UHOLPLQDUPHQWH OJSSDOWDWRUH GRMIEP, LADH R O Vegetazione infestante, VFDU colmando le buche e spianando i rilievi.

Procederà quindi alla stesa della stuoia costituita da monofilamenti in poliammide resistente ai raggi UV, aggrovigliati e termosaldati.

La stuoia è strutturata in due strati loro termosaldati nei punti di contatto: lo strato superiore a maglia tridimensionale e quello inferiore a maglia piatta, per uno spessore complessivo non inferiore a 18 mm e peso a metro quadrato di 0.40 ÷ 0.45 kg.

Le stuoie dovranno essere srotolate lungo le linee di massima pendenza, sovrapponendole sui bordi longitudinali per almeno 10-15 cm ed interrando sui bordi superiore ed inferiore in trincee della profondità di almeno 20 cm.

Dovranno aderire perfettamente al terreno di posa ed essere ancorate con picchetti in ferro tondo del diametro di 8 mm, sagomati ad U, della lunghezza di 50 cm, disposti lungo le linee di sovrapposizione delle stuoie, in ragione di due picchetti per metro quadrato.

Completata la posa in opera, le stuoie dovranno essere interrate con uno strato di terra vegetale dello spessore medio di 5 cm che dovrà intasare completamente gli alveoli della struttura.

21.2.10- Rivestimento di scarpate in roccia con rete metallica

Le scarpate di scavi in roccia dovranno essere rivestite con rete metallica ad alta resistenza a maglia esagonale a doppia torsione, in filo di acciaio zincato del diametro di 3 mm. Ogni partita di rete dovrà essere sottoposta a controlli secondo il disposto delle presenti Norme; la quantità di zinco per superficie zincata dovrà risultare uguale o superiore a 270 gr.

La rete dovrà essere stesa sulle scarpate disponendo i teli secondo le linee di massima pendenza; dovrà essere ancorata alla sommità entro un cordolo in conglomerato cementizio di tipo III/IV, con resistenza non inferiore a 25 MPa, della sezione di 20 x 30 cm, corrente per tutto lo sviluppo del rivestimento; intorno all'armatura del cordolo, costituita da un tondo in acciaio, dovrà essere ripiegata la rete.

I teli dovranno essere accuratamente legati tra loro nei punti di giunzione con filo di acciaio zincato del diametro uguale al filo della rete, così da dare continuità al rivestimento.

Si dovrà provvedere quindi all'ancoraggio della rete alla parete mediante cambre in tondini di acciaio zincato della lunghezza di almeno 30 cm e del diametro di 16 mm, posti in opera entro fori di profondità minima di 20 cm, sigillati con malta di cemento. La frequenza degli ancoraggi in parete dovrà essere in media di uno per metro quadrato di rete; alla base del rivestimento dovrà essere realizzata una fila di ancoraggi tra loro distanti mediamente un metro. Nella esecuzione dei lavori IRUL OJSSDOWDWRUH GRYUJ DYHUH FXUD GL SRVLJLRQDUOL QHL SXQW

21.3- Manutenzione degli impianti e cure colturali

RSR DYHU HVHJXLWR L ODYRUL SUHYLVWL QHL GRFXPHQWL GL DSSDOWDWRUH serie di lavori di manutenzione e di pratiche colturali, atte a garantire la piena efficienza degli impianti per un periodo non inferiore a 2 stagioni vegetative dall'ultimazione dei lavori, compresi anche degli oneri per la sostituzione delle eventuali fallanze.

In particolare si precisa che le specie prescelte per la sistemazione in argomento sono adatte all'habitat fitoclimatica attraversata dal tronco stradale e pertanto dovranno essere allevate e governate rispettando la forma naturale delle specie stesse, senza ricorrere a particolari forme di potatura ed allevamento a meno che non sia stato espressamente richiesto dai documenti di progetto.

XUDQWH LO SHULRGR GL PDQXWHQWJLRQH OJSSDOWDWRUH GRYUJ RIUUL un impianto per quanto possibile perfetto, effettuando tutte le cure colturali e di manutenzione, senza che la Direzione dei Lavori debba sollecitare di volta in volta i diversi interventi che si rendessero necessari.

3 HU TXHVWR PRWLYR OJSSDOWDWRUH GRYUJ DWWHQHUVL QHO PRGR

appieno, l'attecchimento ed il rapido sviluppo delle piante collocate a dimora e la buona riuscita di tutti i lavori eseguiti.
/H SUDWLFKH FROWXUDOL FKH GRYUDQQR YHQLUH HVHJXLWH GDOO¶\$S
tempestività sono le seguenti:

A - per la manutenzione di piante arboree, arbustive, rampicanti, tappezzanti e degli "esemplari"

1 - Sostituzione fallanze;

2 - Ripristino conche di irrigazione, rinalzi delle piante e ripristino tutorazioni e ancoraggi;

3 - Potature spollonature;

4 - Scerbature e sarchiature.

B - per la manutenzione dei prati seminati e dei tappeti erbosi a strisce e/o zolle

5 - Taglio delle erbe nelle zone seminate e tosatura dei tappeti erbosi;

6 - Rinnovo parti difettose nelle zone seminate e tappeti erbosi.

C - per la manutenzione sia delle piante arboree, arbustive, rampicanti, tappezzanti e degli "esemplari" sia dei prati seminati dei tappeti erbosi a strisce e/o zolle e delle relative zone di impianto

7 - Concimazioni chimiche;

8 - Trattamenti anticrittogamici e insetticidi;

9 - Adacquamenti;

10 - Assolcature e ripristino danni causati da erosione.

1) Sostituzione delle fallanze

/H SLDQWH FKH SHU TXDOVLDVL UDJLRQH QRQ DYHVHUR DAWR/CO FFKLWR
soggetti della stessa specie e/o entità sottospecifica. Le dimensioni delle piante impiegate per le sostituzioni delle fallanze dovranno essere superiori a quelle previste in progetto e poste in opera al momento dell'impianto e comunque tali da ottenere, con le piante non fallite e aventi un diverso sviluppo di quello che avevano inizialmente, un insieme omogeneo, identico come struttura, a quello previsto in progetto. La sostituzione delle fallanze dovrà avvenire alla prima stagione favorevole all'impianto, dopo che si saranno verificate le fallanze stesse.

\$ WDOH ILQH OD 'LUHJLRQH GHL /DYRUL SULPD GHO ULSRVR LQYHU
all'accertamento delle piante morte e alla definizione delle altezze d'impie

/¶\$SSDOWDWRUH VWHVVD DYUj FXUD GL HIIHWWXDUH LPPHGLDWDPHQV
sostituzioni da eseguire.

2) Ripristino conche di irrigazione, rinalzi delle piante e ripristino tutorazioni e ancoraggi

Le conche di irrigazione, realizzate al piede delle piante all'atto della messa a dimora, devono essere tenute costantemente efficienti e pulite e se necessario ripristinate.

Anche i tutori, che per qualsiasi ragione venissero ad essere manomessi o resi inservibili, devono essere sostituiti.

Parimenti dovranno venire controllati i sistemi di legatura agli ancoraggi, garantendo la costante efficienza dei pali tutori

H O LQFROXPLWj GHOOH SLDQWH GDO ULVFKLR GL IAUICAZO delle piante
e al ripristino della loro verticalità.

3) Potature e spollonature

Oltre alle normali potature da effettuarsi al momento dell'impianto per equilibrare la parte aerea con quella radicale,

O¶\$SSDOWDWRUH DYUj mento opportuni gli interventi di potatura di formazione, di taglio di rami secchi e rimonda di parti ammalate e di spollonatura dei succhioni, il tutto al fine di equilibrare lo sviluppo delle piante.

4) Sarchiature

Il terreno attorno alle piante posteadimora dovrà risultare costantemente libero da erbe infestanti per una superficie media di 1 mq per ogni pianta arbustiva, tappezzante e rampicante e di 2 mq per ognuna di quelle a portamento arboreo. Le sarchiature dovranno essere eseguite ogni qualivolta il terreno di coltura si presenta costipato, riarso, poco aerato e/o coperto di vegetazione infestante.

5) Taglio delle erbe nelle zone seminate e tosatura dei tappeti erbosi

/¶\$SSDOWDWRUH q REEOLJDWD DG HIIHWWXDUH

a) lo sfalcio nelle zone in cui è stata esita la semina dei prati;

b) la tosatura nelle zone in cui è stato impiantato un tappeto erboso in strisce e/o zolle.

Le operazioni di sfalcio delle zone in cui è stata effettuata la semina dei prati dovranno essere eseguite per mantenere l'erba ad una altezza media non superiore a 25 cm. Il taglio deve essere eseguito a raso del terreno, ossia a pochi centimetri sopra il colletto delle piante.

3HU O HVHFXJLRQH GHJOL VIDOFL O¶\$SSDOWDWRUH GRYUj LrPaSL HJDUH
spezzoni della lunghezza massima di 50 mm e la distribuiscano uniformemente sulla superficie di intervento.

Il tappeto erboso dovrà essere mantenuto costantemente libero da erbe infestanti e l'altezza dell'erba mantenuta entro un minimo di 5 cm e un massimo di 10 cm con le opportune tosature.

6XELWR GRSR FLDVFXQD WRVDWXUD O¶\$SSDOWDWRUH DYUj FXUD GL HI
\$OPHQR SHU RJQL WUH WRVDWXUH R FRQ PDJJLRU IUHarespaqjndm QHFH
concime minerale ternario complesso nel quantitativo di almeno 0.50 q/ha.

6LD QHO FDVR GL VIDOFL FKH GL WRVDWXUH OD 'LUHJLRQH GHL /DYRUL
atti a mantenere gli standard fissati anche a tratti discontinui senza che questo possa costituire motivo di richiesta di
LQGHHQLJL SDUWLFRODUL GD SDUWH GHOO¶\$SSDOWDWRUH VWHVVD

6) Rinnovo parti difettose prati seminati e dei tappeti erbosi

Le superfici seminate o impiantate con tappetuso che per qualsiasi ragione presentino delle fallanze, una crescita

LUUHJRODUH GLIHWWRVD R FRPXQTXH LQVXIILFLHQWH GRYUDQQR HV

periodo e nelle condizioni climatiche più opportune.

7) Concimazioni chimiche

Oltre alle concimazioni minerali ed organiche previste negli articoli inerenti la concimazione di fondo e messa a dimora GH O PDWHULDOH YLYDLVWLFR O ¶SSSDOWDWRUH DYUj FXUD GL VRP I assorbimenti fogliare, qualora lo stato vegetativo delle piante messe a dimora possa pregiudicare l'attecchimento delle singole piante e comunque la riuscita dell'impianto.

8) Trattamenti anticrittogamici ed insetticidi

/ ¶SSSDOWDWRUH q WHQXWD D DttanvH Anticritto gamici e insetticidi che sono filattici che terapeutici, non appena ci siano i sintomi di una qualsiasi patologia e/o di danni dovuti ad insetti.

4XDORUD VH QH SUHVHQWL OD QHFHVVLWj ismestazione ed ad altro trattamento di Uj L Q insetti ed animali anche rifugiati nel terreno.

Le attrezzature impiegate per queste operazioni dovranno essere del tutto compatibili con la sicurezza della viabilità autostradale e conformi alle Leggi vigenti in Italia.

/ ¶SSSDOWDWRUH DVVXPH RJQL UHVSQRQVDELOLWj SHU LO PDQFDWR LQW uso dei prodotti dovuto alla negligenza degli operatori o comunque per l'impiego di fitofarmaci senza una giustificazione tecnica profilattica.

9) Adacquamenti

Anche se le piante previste sono state scelte per la particolare zona fitoclimatica attraversata dall'arteria stradale, quindi adatte all'ambiente e da allevare senza particolari artifici, non è escluso che, specialmente nelle fasi di impianto, sia necessario ricorrere ad adacquamenti di soccorso.

Questi saranno fatti nel modo più tempestivo, in abbondanza e senza che la Direzione dei Lavori sia costretta ad emanare particolari disposizioni al riguardo.

Sarà a carico GH O ¶SSSDOWDWRUH LO UHSHULPHQR LO WUDVSRUWR GH somministrazione e distribuzione.

10) Assolcature e ripristino danni causati da erosione

Affinché le acque piovane o di irrigazione possano agevolmente defluire o penetrare nel terreno uniformemente senza SURYRFDUH GDQQL SHU HURVLRQL UXVFHOODPHQL VPRWWDPHQWL assolcature.

/ ¶SSSDOWDWRUH q FRPXQTXH WHQXWD Do di sistemazione e di manutenzione di JOL verificano danni per erosioni, ruscellamenti, smottamenti etc..

ART. 22- BARRIERE DI SICUREZZA

22.0- Classificazione delle barriere di sicurezza stradale

L'installazione delle barriere di sicurezza, oggi della presente normativa, riguarda il potenziamento delle barriere nei lavori di manutenzione delle strade in esercizio e l'impianto relativo alle nuove costruzioni.

Le barriere si distinguono in funzione della loro resistenza e della loro posizione sulla stradale.

La normativa di riferimento è il D. M. LL.PP. 18/02/1992 num. 223 e successive modificazioni ed integrazioni (in particolare D.MM. LL.PP. 15/10/1996 e D.M. LL.PP. 03/06/1998).

22.1- Classificazione delle barriere di sicurezza stradale

A seconda della loro destinazione ed ubicazione, le barriere ed i dispositivi di sicurezza si dividono nei seguenti tipi:

- a) barriere centrali da spartitraffico;
- b) barriere laterali, in rilevato o scavo;
- c) barriere per opere d'arte, quali ponti, viadotti, sottovia, etc.;
- d) barriere o dispositivi per punti singolari quali attenuatori d'urto, letti di arresto o simili, dispositivi per zone di approccio ad opere d'arte, per ostacoli fissi, per zone terminali e/o di interscambio e simili.

22.2- Finalità delle barriere e dei dispositivi

Le barriere stradali di sicurezza e gli altri dispositivi di ritenuta stradali sono posti in opera essenzialmente al fine di realizzare accettabili condizioni di sicurezza per gli utenti della strada e per i terzi esterni, eventualmente presenti, garantendo entro certi limiti il contenimento dei veicoli che dovessero tendere alla fuoriuscita dalla carreggiata stradale. Le barriere devono quindi essere idonee, ad assorbire parte dell'energia di cui è dotato il veicolo in movimento, li contemporaneamente gli effetti d'urto sui passeggeri.

22.3- Individuazione delle zone da proteggere

La protezione deve riguardare almeno:

- i bordi di tutte le opere d'arte all'aperto; quali ponti, viadotti, ponticelli, sovrappassi e muri di sostegno della carreggiata, indipendentemente dalla loro estensione longitudinale e dall'altezza dal piano di campagna.

La protezione dovrà estendersi opportunamente oltre lo sviluppo longitudinale strettamente corrispondente all'opera sino a raggiungere punti (prima e dopo l'opera) per i quali possa essere ragionevolmente escluso il rischio di conseguenze disastrose derivanti dalla fuoriuscita dei veicoli dalla carreggiata;

- lo spartitraffico ove presente;
 - il bordo stradale nelle sezioni in rilevato; la protezione è necessaria per tutte le scarpate aventi pendenza maggiore o uguale a 2/3. Nei casi in cui la pendenza della scarpata sia inferiore a 2/3, la necessità di protezione dipende dalla combinazione della pendenza e dell'altezza della scarpata, tenendo conto delle situazioni di potenziale pericolosità a valle della scarpata (edifici da proteggere o simili);
 - gli ostacoli fissi che potrebbero costituire un pericolo per gli utenti della strada in caso di urto, quali pile di ponti, rocce affioranti, opere di dragaggio non attraversabili, alberature, pali di illuminazione e supporti per segnaletica non cedevoli, corsi d'acqua, etc. e gli oggetti che in caso di urto potrebbero comportare pericolo per i non utenti della strada, quali edifici pubblici o privati, scuole, ospedali, etc..
- Occorre proteggere i suddetti ostacoli ed oggetti nel caso in cui non sia possibile o conveniente la loro rimozione e si trovino ad una distanza dal ciglio esterno della carreggiata inferiore ad una opportuna distanza di sicurezza; tale distanza varia in funzione dei seguenti parametri: velocità di progetto, volume di traffico, raggio di curvatura dell'asse stradale, pendenza della scarpata, pericolosità dell'ostacolo.
- Dei valori indicativi per la distanza di sicurezza sono i seguenti:
- ¾ 3 ml per strada in rettilineo a livello di piano di campagna, $V = 70 \text{ km/h}$, TGM = 1000;
 - ¾ 10 ml per strada in rettilineo ed in rilevato con pendenza pari ad 1/4, $V = 110 \text{ km/h}$, TGM = 6000.

22.4- Livelli di contenimento e Severità degli impatti

Viene definito convenzionalmente, ai fini della classificazione delle barriere e degli altri dispositivi, "Livello di contenimento Lc" l'energia cinetica posseduta dal mezzo all'atto dell'urto, calcolata con riferimento alla componente della velocità ortogonale alle barriere.

Viene poi definito convenzionalmente, ai fini della classificazione della severità degli impatti, l'indice ASI (Indice di Severità dell'Accelerazione) che misura la severità dell'urto sugli occupanti delle autovetture considerati seduti con cinture di sicurezza allacciate.

22.5- Conformità delle barriere e dei dispositivi

Ai fini della produzione ed accettazione delle barriere di sicurezza ed altri dispositivi, i loro materiali componenti dovranno avere le caratteristiche costitutive descritte nella documentazione presentata per l'omologazione; i supporti parimenti dovranno essere conformi a quanto previsto nella predetta documentazione e riportato sul certificato di omologazione.

Tutte le barriere, sia del tipo prefabbricato prodotto fuori opera in stabilimento, sia del tipo costruito in opera, dovranno essere realizzate con le stesse caratteristiche di cui sopra, risultanti da una dichiarazione di conformità di produzione che nel caso di barriera con componentistica di più origini, dovrà riguardare ogni singolo componente strutturale.

Tale dichiarazione dovrà essere emessa dalla Ditta produttrice e sottoscritta dal suo Direttore Tecnico a garanzia della rispondenza del prodotto ai requisiti di cui al "Certificato di omologazione".

L'attrezzatura posta in opera inoltre dovrà essere identificabile con il nome del produttore e la sigla di omologazione (tipo e numero progressivo).

L'installatrice garantirà la rispondenza dell'eseguito alle prescrizioni tecniche descritte nel "Certificato di omologazione".

Queste dichiarazioni dovranno essere associate, a seconda dei casi, alle altre attestazioni, previste dalla normativa vigente in termini di controllo di qualità ed altro.

22.6- Classificazione delle barriere e dei dispositivi di ritenuta speciali

Tutte le barriere ed i dispositivi di ritenuta ed attenuazione di tutte le classi devono corrispondere ad un indice ASI minor o uguale ad 1 ottenuto con una autovettura, secondo le prescrizioni tecniche che seguono. È ammesso un indice ASI fino a 1.4 per le barriere ed i dispositivi destinati a punti particolarmente pericolosi nei quali il contenimento del veicolo in diviene un fattore essenziale ai fini della sicurezza.

Le barriere di tipo a), b), c) e d) di cui all'art. 22.1 si classificano, in relazione al livello di contenimento definito all'art. 22.4 con tolleranza in meno pari al 5% e tolleranza in più correlata a quella ammissibile per i parametri di prova; si dovrà specificare anche la larghezza utile per la deformazione trasversale (di cui alle procedure di misurazione delle prove).

Si avrà:

CLASSE N1: Contenimento minimo $L_c = 44 \text{ kJ}$

CLASSE N2: Contenimento medio $L_c = 82 \text{ kJ}$

CLASSE H1: Contenimento normale $L_c = 127 \text{ kJ}$

CLASSE H2: Contenimento elevato $L_c = 288 \text{ kJ}$

CLASSE H3: Contenimento elevatissimo $L_c = 463 \text{ kJ}$

CLASSE H4: Contenimento per tratti ad altissimo rischio $L_c = 572 \text{ kJ}$

Le barriere di tipo d) impiegate per punti singolari, quali zone di approccio ad opere d'arte e terminali di barriere o simili, non sono sempre classificabili in base a livello di contenimento specifico ed il loro impiego sarà curato dal tecnico progettista o dal Direttore Lavori, come riportato nell'art. 22.7.

I terminali sono definiti come gli elementi finali di una barriera di sicurezza corrente. La loro origine, per quanto possibile, non deve essere esposta al traffico, e la loro costruzione deve rappresentare una transizione con contenimento graduale dei veicoli, da zero, all'origine, fino alle prestazioni complete, nel punto in cui si uniscono alla barriera.

Gli attenuatori d'urto hanno lo scopo di ridurre, quando necessario, la severità dell'urto di un'autovettura contro gli

ostacoli, compreso anche l'inizio delle barriere.

Per essi sono definite due classi di contenimento TC1 e TC2 sempre con le stesse tolleranze menzionate precedentemente

-Classe TC1: Attenuatori che ammettono un livello di contenimento $L_c = 320$ kJ.

-Classe TC2: Attenuatori che ammettono un livello di contenimento $L_c = 500$ kJ.

Nell'ambito di queste classi, un'ulteriore suddivisione è rappresentata dal comportamento del dispositivo nel caso di urto angolato rispetto alla linea di mezzzeria del dispositivo stesso:

Attenuatori Redirettivi (R) contengono e ridirigono i veicoli urtati;

Attenuatori Non Redirettivi (NR): contengono, ma non ridirigono i veicoli urtati.

22.7 - Barriere metalliche - qualità dei materiali - Prove

a) Qualità dei materiali

1) Caratteristiche dell'acciaio.

L'acciaio impiegato per le barriere ed i parapetti dovrà essere esente da difetti come bolle di fusione e scalfitture e di tipo extra, per qualità, spessori e finiture. La qualità deve essere di tipo UNI EN 10025-2 JR (ex Fe 430 B UNI 7070), ad eccezione dei nastri a onde che dovranno essere costruiti con acciaio di qualità UNI EN 10025-2 S235 JR (ex Fe 360 B UNI 7070).

L'acciaio impiegato per la costruzione degli elementi metallici dovrà avere inoltre attitudine alla zincatura, secondo quanto previsto dalle Norme UNI 35-303 : 1994 Classe 1.

2) Tolleranze dimensionali.

Nella costruzione dei profilati di acciaio formati a freddo si dovranno rispettare le prescrizioni e tolleranze previste dalle norme UNI 7344/85. Per le tolleranze di spessore, la Stazione Appaltante valida i valori riportati nella tabella seguente.

Spessore nominale dei manufatti	Tolleranze accettabili (in difetto)
Fino a 3.50 mm	- 0.05 mm
3.50 ÷ 7.00 mm	- 0.10 mm
Oltre 7.00 mm	- 0.15 mm

3) Unioni bullonate.

La bulloneria impiegata dovrà essere della classe 8.8 UNI 3740.

4) Unioni saldate.

I collegamenti tra elementi metallici da effettuarsi mediante saldatura dovranno essere del tipo a penetrazione ed effettuati nel rispetto dell'articolo 2.5 delle norme CNR UNI 10011/88.

La Qualità dell'acciaio, Q S D U W L F R O D E, UNI 10011/88, dovrà essere descritto nei disegni di progetto, dovrà rispettare le Norme sopra richiamate, tenendo presente di volta in volta, le caratteristiche generali e particolari delle saldature stesse, ivi compresi, qualità e spessori dei materiali, procedimenti, tipi di giunto e classi di saldatura.

5) Zincatura.

Il rivestimento delle superfici dei profilati a freddo sarà ottenuto con zincatura a bagno caldo il quale dovrà presentarsi uniforme, perfettamente aderente, senza macchie, secondo le norme CNR UNI 76 / VII 1968. Le quantità minime di rivestimento di zinco per unità di superficie sono riportate nella tabella seguente.

CLASSE	DESCRIZIONE DEI MATERIALI (mm) (nominali)	Massa minima dello strato di zinco per unità di superficie (g/mq)		Spessore dello strato di zinco per unità di superficie (µm)	
		Media sui campioni esaminati	Minima su campione singolo	Media sui campioni esaminati	Minima su campione singolo
B	Nastri e lamiere anch precedentemente saldati oggetti in acciaio avent 3.00mm o più di spessore	600	550	86	78
C	Nastri e lamiere anch precedentemente saldati oggetti in acciaio cor spessore inferiore a 3.0 mm	400	350	57	50
D	Minuteria metallica, come ganci, viti, dadi, rondelle piastine, tirafondi e bulloneria in genere	400	350	57	50

Lo zinco impiegato per i rivestimenti dovrà essere di qualità Zn 99.95 UNI 2013/74.

6) Caratteristiche della rete e dei fili metallici.

La rete sarà realizzata con fili di acciaio crudo UNI 3598/54, con resistenza minima unitaria di rottura di 55 kg/mm² mentre i fili di legatura in acciaio dolce sempre del tipo UNI 3598/54.

La rete e i fili saranno zincati a caldo secondo le caratteristiche della classe P (zincatura pesante) delle Norme

UNI 7245/73. In particolare la quantità minima accettabile della massa di zinco dovrà essere di 230 gr/mq. Il rivestimento protettivo della rete e dei fili sarà costituito da zinco di qualità Zn 99.95 UNI 2013/74, oppure da una lega eutettica di zinco ed alluminio.

In questo caso la percentuale di alluminio presente nella lega non dovrà superare il 5%.

b) Prove sui materiali.

1) Prove relative alle caratteristiche dell'acciaio e bulloneria.

La qualità dell'acciaio sarà verificata con le prove previste dalle Norme UNI EN 10025.

Il controllo degli spessori, dimensioni e prescrizioni sarà fatto misurando i materiali in più punti e sarà ritenuto positivo se tutte le misure rientreranno nei limiti delle prescrizioni e tolleranze richiesti.

La classe della bulloneria sarà controllata con le prove previste dalle Norme UNI EN 10910 e la Direzione /D Y R U L S U R Y Y H G H U j D Y H U L I L F D U H L Q F R Q W U D G G L W W R U L R F R Q X Q chiave dinamometria tarata a 10 daNm.

Le caratteristiche delle unioni saldate saranno controllate in conformità alle norme previste dal Decreto M.LL.PP. del 14/02/1992. In particolare verrà effettuato preventivamente un controllo visivo in cantiere da parte dei responsabili della Direzione Lavori, mirato ad individuare eventuali presenze di anomalie sui cordoni, come porosità, inclusioni o cricche.

In questo caso il materiale dovrà essere sostituito con altro rispondente a quanto richiesto.

Sarà inoltre effettuata una verifica in laboratorio, che prevede il controllo manuale mediante ultrasuoni secondo le Norme UNI 8387/84 oppure un controllo mediante liquidi penetranti secondo le Norme UNI 7679/77.

2) Prove relative alle caratteristiche dei rivestimenti anticorrosivi.

Le caratteristiche del rivestimento di zinco dei profilati a freddo saranno verificate con le prove previste dalle Norme CNR- CEI num. 76/VII 1968 descritte di seguito:

- Determinazione della qualità dello zinco mediante analisi chimica.
- Determinazione della massa dello strato di zinco (concordante con le Norme UNI 5742/66).
- Determinazione dello spessore dello strato di zinco (concordante con le Norme UNI 5742/66).
- Determinazione della uniformità di spessore del rivestimento di zinco (concordante con le Norme UNI 5743/66).
- Determinazione della aderenza dello strato di zinco.

La rete sarà sottoposta alla prova di sollecitazione corrosiva di 28 cicli in clima variabile di acqua condensa con atmosfera contenente anidride solforosa, secondo le Norme UNI EN ISO 6988 oppure DIN 50018 SFW 1.0S (un litro di SO₂ per un volume totale della camera di 300 lt, corrispondente ad una concentrazione dello 0.33%.

I relativi provini verranno deposti nell'apparecchio di "Kesternich" per la durata massima di 28 cicli.

Ogni ciclo avrà la durata di 24 ore, suddiviso in due parti: nella prima parte, della durata di 8 ore, i campioni verranno sottoposti alla sollecitazione dell'agente corrosivo composto da H₂O + SO₂; nella seconda parte i campioni saranno tenuti a riposo e sottoposti ad aerazione.

Il materiale sarà ritenuto accettabile qualora al termine della prova della durata di 28 cicli i campioni non abbiano subito alcuna entità di ossidazione aderente e/o permanente.

22.7.1- Accettazione dei materiali

L'accettazione di tutti i materiali sarà regolata dalle norme descritte nel precedente articolo "Qualità dei materiali".

/I \$ S S D O W D W R U H G R Y U j R W W H P S H U D U H D T X D Q W R S U H Y L V W R Q H O O D I 16/05/96 e successivi aggiornamenti.

In ogni caso i materiali, prima della posa in opera, dovranno essere riconosciuti idonei ed accettati dalla Direzione dei

/D Y R U L F L z V W D Q W H O I \$ S S D O W D W R U H U H V W D W R W D O P H Q W H U H V S R Q V dalla qualità dei materiali stessi.

3 H U R J Q L S D U W L W D G L P D W H U L D O H L P S I e s t a d o W R a l i t à d e l l e S a d o i n s c a n o B a l l a H G R Y I H U U L H U D G L S U R Y H Q L H Q j D H V R W W R V F U L W W R G D O O H j D O H U D S S U H V H

La Direzione Lavori si riserva la facoltà di svolgere ispezioni in officina per constatare la rispondenza dei materiali impiegati alle attestazioni nonché la regolarità delle lavorazioni.

La qualità dei materiali verrà verificata tutte le volte che la Direzione Lavori lo riterrà opportuno, almeno una volta nel corso dell'appalto.

Di norma le campionature verranno eseguite secondo la procedura descritta di seguito tenendo conto che ogni prelievo sarà composto da un campione di ciascuno dei componenti di barriera o di protezione, prelevati in contraddittorio con un U D S S U H V H Q W D Q W H G H O O I \$ S S D O W D W R U H

Per partite di quantità inferiore ai minimi sottoriportati, in assenza di specifiche indicazioni progettuali, le campionature verranno eseguite a discrezione della Direzione Lavori.

1) Prove relative alle resistenze e tolleranze dell'acciaio e della bulloneria

Barriere di sicurezza: un prelievo per ogni 1.000 ml di impianto

Protezione su opere d'arte: un prelievo per ogni 500 ml di impianto

2) Prove relative alle caratteristiche dei rivestimenti anticorrosivi (zincatura)

Barriere di sicurezza: un prelievo per ogni 500 ml di impianto

Protezione su opere d'arte: un prelievo per ogni 500 ml di impianto

/H F D P S L R Q D W X U H G R Y U D Q Q R H V V H U H L Q Y L D W H D F X U D H V S H V H G H

Stazione Appaltante.

Per irregolarità relative alla qualità dell'acciaio, spessore e dimensioni dei materiali e quanto altro possa concorrere anche LQ PRGR SDUJLDOH D FRPSURPHWWHUH OD UHVLVWHQJ]D VWUXWWXUDOC spese, i materiali in difetto con altri che corrispondano alle tecniche richieste. Per irregolarità relative alle caratteristiche delle protezioni anticorrosive dei materiali metallici, che comunque non concorra a compromettere la resistenza degli impianti, si procederà all'applicazione delle penali di cui alla tabella seguente.

Variazione percentuale di quantità o qualità anticorrosiva in meno, rispetto al richiesto	Sanzione percentuale a applicarsi sul prezzo/i relativo all'opera non a norma
Fino al 10% in meno	10%
Dal 10% al 20% in meno	15%
Oltre il 20% in meno	Sostituzione dei materiali in difetto

22.8- Demolizione di barriere esistenti

Lo smontaggio degli elementi di barriera esistente dovrà essere effettuato con cura senza causare rotture o danni; HYHQWXDOL GDQQL R SHUGLWH VDUDQQR LPSXWDWH DOO¶SSSDOWDWR Nel caso di lavorazioni su strade in esercizio, alla rimozione dovrà seguire prontamente il montaggio delle nuove barriere in modo da non lasciare tratti di strada senza protezione.

Il materiale metallico rimosso rimane di proprietà della Stazione Appaltante e dovrà essere trasportato ed accatastato presso i depositi indicati dalla Stazione Appaltante, oppure ad insindacabile giudizio della Direzione Lavori portati a GLVFDULFD VHPSUH D FXUD H VSHVH GHOO¶SSSDOWDWRUH

Sono inoltre stabilite le seguenti prescrizioni per le diverse tipologie di impianto esistente da rimuovere:

1) barriere su rilevato

- le banchine in terra e le cunette in calcestruzzo e steel montanti estratti, dovranno essere perfettamente ULSULVWLQDWH HG RJQL GHWULWR R PDWHULDOH GL VFDUWR WUDV

2) EDUULHUH VX RSHUH G¶DUWH

- è espressamente compreso ogni onere per la demolizione senza giudizio della struttura esistente e tutti gli oneri eventualmente derivanti per il ripristino dell'opera d'arte
- gli elementi metallici inghiassati e/o annegati nella struttura dell'opera d'arte posti in posizioni non interferenti con impianti di nuova formazione dovranno essere tagliati, con tecniche appropriate, a filo dell'estradosso della struttura stessa, al fine di non creare situazioni di potenziale pericolo.

22.9- Nuovi impianti su rilevato: modalità di esecuzione

La barriera sarà posizionata in modo che il filo dell'onda superiore del nastro cada entro il margine della pavimentazione stradale.

La faccia del nastro sarà inclinata di 5° per la barriera a tripla onda e di 8° per la barriera a due onde rispetto alla verticale, cosicché le onde inferiori risulteranno arretrate rispetto all'onda superiore.

I nastri saranno collegati fra di loro ed ai sostegni mediante bulloni con esclusione di saldature; il collegamento tra i nastri sarà fatto tenendo conto del senso di marcia in maniera che ogni elemento sia sovrapposto al successivo per evitare risalti contro la direzione del traffico.

Il serraggio dei bulloni potrà avvenire anche con chiave pneumatica, purché sia assicurata una coppia finale di almeno 10 daNm da verificare con chiave dinamometrica sproporzionato numero di bulloni.

Sul bordo superiore dei nastri saranno applicati gli elementi rifrangenti segnalimito conformi alla normativa vigente.

I sostegni saranno infissi con idonea attrezzatura vibrante o a percussione fino alla profondità necessaria rispetto alla quota stabilita, avendo cura di non deformare la testa del sostegno ed ottenere l'assoluta verticalità finale, facendo modo che le alette del sostegno siano posizionate in senso contrario a quello del traffico.

Quando per la presenza di trovanti o eccessiva consistenza del terreno non risulti possibile l'infissione, sarà ammesso il taglio della parte eccedente del sostegno e la formazione in sito del nuovo foro di collegamento, sempreché la parte infissa risulti superiore a 50m.

4XDORUD LO ULILXWR LQWHUHVVL SL• VRVWHJQL FRQWLJXL ILQD XQ P avvertire tempestivamente la Direzione Lavori perché questa possa assumere le decisioni circa i criteri di ancoraggio da adottare.

Generalmente si ricorrerà alla formazione di un basamento longitudinale di sezione opportuna in calcestruzzo di cemento armato nel quale saranno annegati i sostegni.

Le cavità eventualmente formati alla base dei sostegni dopo l'infissione, a seconda della natura della sede, dovranno essere intasate con materiale inerte costipato o chiuse con malta di cemento.

In caso di carenza di vincolo od altre particolari situazioni, la Direzione Lavori potrà richiedere l'adozione di adeguate opere di rinforzo.

/XQJR LO WUDFFLDWR GHOD EDUULHUD SRVVRQR WURYDUVL VWRVWRVH in accordo con la Direzione Lavori le necessarie indicazioni per la loro individuazione ed operare con le dovute cautele.

In ogni caso eventuali danni arrecati agli impianti predetti ed eventuali oneri per l'individuazione dei cavi stessi sono WRWDOPHQWH D FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH UHVWDQGR OD 6WD]L

Sono a carico del richiedente le spese di collaudo ancorché ciò dipenda da limitati cedimenti della sede stradale e la ripresa possa essere eseguita operando sulle tolleranze dei fori di collegamento.

/1\$SSDOWDWRUH q FRPXQTXH WHQXWD D VXD FXUD H VSHVH DO FRPSO
sono stati eseguiti secondo le norme sopraelencate.

3HU TXDQWR FRQFHUQH LO PRQWDJJ LeSpes e iL\$on\$Pto Macine Rd HglnvDplnrti WdH Q X W I
parte di essi se questi non dovessero essere stati eseguiti secondo la corretta e regolare esecuzione.

22.10- 1XRYL LPSLDQWL VX RSHUD G¶DUWH PRGDOLWj GL HVHFX]LRQH
Le operazioni dovranno svolgersi con Q L LR GDOOD ILQH GHOO¶RSHUD G¶DUWH VWHVVD
La barriera sarà posizionata in modo che il filo dell'onda superiore del nastro, o della trave di collegamento, cada entro il
margine della pavimentazione stradale.

Nel caso di nastro superiore ad onda, la faccia del nastro stesso sarà inclinata di 8° rispetto alla verticale, cosicchè le onde inferiori risulteranno arretrate rispetto all'onda superiore.

I nastri saranno collegati fra di loro ed ai sostegni mediante bulloni e saldature; il collegamento tra i nastri sarà fatto tenendo conto del senso di marcia in maniera che ogni elemento sia sovrapposto al successivo per evitare risalti contro la direzione del traffico.

Il serraggio dei bulloni potrà avvenire anche con chiave pneumatica, purché sia assicurata una coppia finale di almeno 10 daNm da verificare con chiave dinamometrica su un proporzionato numero di bulloni.

Sul bordo superiore dei nastri saranno applicati gli elementi rifrangenti segnalimita conformemente alla normativa vigente.

/D VHTXHQ]D GL SRVD GHJOL HOHPHQWL FRVWLWXHQWL OD EDUULHUD V

- predisposizione nel conglomerato cementizio dei fori di posizione e dimensione corrispondenti a quelli indicati nei disegni costruttivi della barriera e facenti riferimento alla struttura omologata
- introduzione nei perfori realizzati di tirafondi di caratteristiche e dimensioni corrispondenti a quelli indicati nei disegni costruttivi della barriera e facenti riferimento alla struttura omologata.

Le barre dovranno essere filettate in testa e zincate con procedure e grado di protezione analoghi a quelli stabiliti per i montanti della barriera.

Le modalità di controllo faranno espressamente riferimento a quanto stabilito nelle disposizioni in materia

- inghisaggio nei perfori dei tirafondi mediante prodotto ancorante di caratteristiche meccaniche corrispondenti a quelli indicate nei disegni costruttivi della barriera e facenti riferimento alla struttura omologata

- posizionamento degli elementi di barriera, secondo le modalità indicate nei disegni costruttivi e facenti riferimento alla struttura omologata, con opportuni spessoramenti compensatori di giunzione, per avere un buon allineamento dei nastri e degli eventuali parapetti

1HO FDVR LQ FXL LO SURJHWR SUHYGD HVSUHVVDPHQWH OI LQVH
DOOI HVHFXL RQH GHL JHWWL JOL HOI nora Brivdāle mēdārā lēstviķe Dorla GHILC

predisposizione di tali tirafondi che dovranno comunque essere zincati, come indicato sopra, e rispondenti a quanto stabilito nei disegni costruttivi della barriera e facente riferimento alla struttura omologata.

22.10.1- Posa in corrispondenza dei giunti di dilatazione

In corrispondenza dei giunti di dilatazione di impalcato, gli elementi di barriera prossimi al giunto non dovranno essere accostati ma distanziati di 8 cm per consentire le dilatazioni dell'impalcato stesso.

Di conseguenza i collegamenti tra i due elementi saranno realizzati con pezzi speciali che, pur mantenendo le stesse resistenze di quelli correnti, permetteranno spostamenti relativi tra le due barriere collegate.

In ogni caso non sarà ammessa sovrapposizione di parte dell'elemento prefabbricato sul cordolo della campata successiva, salvo specifica previsione progettuale.

22.10.2- Caratteristiche degli ancoranti chimici per inghisaggio.

/TLQJKLVDJJLR GHL WLUDIRQ. Deve essere Effetto Delineare Resino Sintetico Senza Strine, da applicare nei fori della struttura di supporto della barriera stradale nel rispetto delle seguenti caratteristiche:

Dimensioni barra	Ø foro [mm]	Profondità foro [mm]	Carico a rottura [kN]	Carico di sicurezza [kN]
M16	18	125	55,00	12,5
M 20	24	170	83,00	17,50
M24	28	210	102,50	26,50

I valori di carico riportati sono determinati statisticamente e dipendono strettamente dalla qualità e resistenza del supporto specificato, per questo motivo, in caso di carichi elevati, si consiglia di verificare la caricabilità del supporto con prove in loco.

Temperatura (°C)	Tempo indurimento (minuti)	Tempo di applicazione massima carico (minuti)
30	3	25

1 ±idropitture con microsfere di vetro postspruzzate:

la vernice deve essere costituita da una miscela di resina e plastificanti e materiali riempitivi il tutto contenuto in una sospensione a base di D F T X D

2 ±pitture a freddo con microsfere di vetro premiscelate e postspruzzate:

la vernice deve essere costituita da una miscela di resine e plastificanti e materiali riempitivi, da microsfere di vetro; il tutto disperso in diluenti o solventi idonei.

La pittura fornita dovrà soddisfare i requisiti richiesti dal presente Capitolato ed essere conforme alla norma:

f UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfere di vetro

f UNI EN 1436 per quel che riguarda le prestazioni della segnaletica orizzontale

Durante l'esecuzione della segnaletica orizzontale, la D.L. potrà disporre il prelievo dal serbatoio, della macchina traccialinee, di campioni di circa 5 kg ciascuno, da inviare a cura e spese della Stazione Appaltante, ai Laboratori Ufficiali per le prove di verifica della corrispondenza della pittura ai requisiti prescritti dal presente Capitolato e alla Direzione delle caratteristiche del Cottimista.

I campioni trasferiti in adatti contenitori (si raccomanda l'uso di contenitori metallici, in vetro o in plastica che abbiano l'apertura sufficientemente ampia da consentire la omogeneizzazione meccanica in laboratorio) e riempiti per il 95% del loro volume, saranno chiusi ermeticamente ed etichettati con le seguenti note necessarie a identificare univocamente il campione:

f Descrizione del prodotto

f Ditta produttrice

f Data di fabbricazione

f Numerosità e caratteristiche della partita

f Contrassegno

f Luogo del prelievo

f Data del prelievo

f Firme degli incaricati

Il prelievo sarà eseguito secondo la norma UNI 8829 punto 5.

La D.L., in corrispondenza dell'apparecchiatura erogatrice, potrà disporre il prelievo, su lamierini metallici dalle dimensioni di 40*20*0.5 cm, distriche di pittura, per misurarne lo spessore medio, con lo scopo di risalire alla resa effettiva del prodotto verniciante.

Qualora la pittura non risulti conforme ad una o più caratteristiche richieste, l'Amministrazione, a suo insindacabile giudizio, potrà imporre la sostituzione con altra pittura idonea senza che ciò comporti spese aggiuntive rispetto a quelle concordate.

/D 'LUH]LRQH /DYRUL SRWUj RUGLQDUH SULPD GHOO[LQL]LR GHL ODY
corrispondenzaG HOOH FDUDWWHULVWLFKH IUD OD YHUQLFH SRVWD LQ RSHUD
aree di scelta della Stazione Appaltante.

23.3.2- Termospruzzato plastico

Il materiale termospruzzato deve essere costituito da una resina idrocarburica sintetica plastificata con olio minerale, da pigmenti aggregati, da microsfere di vetro, premiscelate e postspruzzate, da apparenza e/o per estrusione a caldo.

La pittura fornita dovrà soddisfare i requisiti richiesti dal presente Capitolato ed essere conforme alla norma:

f UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfere di vetro

f UNI EN 1436 per quel che riguarda le prestazioni della segnaletica orizzontale

La D.L. disporrà l'esecuzione di prove in situ atte a verificare la rugosità del prodotto stesso, la visibilità diurna, il contrasto con la pavimentazione e la visibilità notturna.

23.3.3- Laminato elastoplastico

La striscia laminata deve essere costituita da laminati elastoplastici ad HVLYL FRVWLWXLWL GD SROL
contenenti microgranuli di materiale speciale ad alto potere antisdrucchiolo, di pigmenti stabili nel tempo e con microsfere di vetro o di ceramica con ottime caratteristiche di rifrazione e ad elevata resistenza

DOO[XVXUD 'HYRQR HVVHUH LQROWUH LP SHUPHDELOL LGURUHSHOOHC
WHUPLFKH DOO[DEUDVLRQH H QRQ GHYRQR VFRORULUH DO VROH

Il materiale fornito dovrà soddisfare i requisiti richiesti dal presente Capitolato ed essere conforme alla norma:

f UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfere di vetro

f UNI EN 1436 per quel che riguarda le prestazioni della segnaletica orizzontale

23.4 ±Standard prestazionali segnaletica orizzontale con vernice rifrangente

23.4.1- Generalità

Le segnalazioni orizzontali saranno costituite da strisce longitudinali, strisce trasversali ed altri simboli ed isomiazioni c all'art. 40 del Nuovo Codice della Strada approvato con D.P.R. 1092, n.495 ed agli artt. da 137 a 155 del Regolamento di attuazione e successive modifiche con D.P.R. n°610 del 16.09.1996 ed essere conformi per colori, forme e dimensioni.

Le caratteristiche fotometriche, colorimetriche, di scivolosità e di durata materiali da usare per i segnali orizzontali, dovranno essere conformi alla normativa UNI EN 1436.

I colori della segnaletica orizzontale devono corrispondere alle seguenti tinte della scala R.A.L. : bianco R.A.L. 9016, giallo R.A.L. 1007.

La garanzia di durata della vita funzionale minima di tutta la segnaletica orizzontale, ai sensi della norma UNI EN 1436

paragrafo 3.4, sarà di (otto) mesi, decorrenti dalla data di emissione del Certificato di Ultimazione Lavori. Durante tale periodo sarà a carico del P.S. mantenere gli standard prestazionali della segnaletica secondo quanto indicato nel presente Capitolato

I bordi delle strisce, linee d'arresto, zebraure, scritte, ecc., dovranno risultare nitidi e le superfici delle parti della pittura dovranno essere uniformemente coperte in modo tale da non far trasparire, in nessun caso e per tutto il periodo di garanzia il colore della sottostante pavimentazione ancorché di nuova realizzazione o della segnaletica preesistente. Le strisce orizzontali dovranno risultare perfettamente allineate con l'asse della strada, senza sbandamenti o svergolature. La stesura della pittura dovrà essere preceduta da una accurata pulizia dell'area di superficie stradale interessata dalle strisce longitudinali, attraversamenti, frecce, iscrizioni e simboli.

In particolare le superfici dovranno presentarsi esenti da polveri, sostanze grasse e untuose e macchie di qualsiasi altra natura.

E' vietata l'eliminazione di tracce di olio e grasso a mezzo di solventi.

La pittura dovrà essere applicata sulla superficie stradale asciutta, priva di crepe o irregolarità che possano ostacolare la presenza di vernice e evitare dispersioni di prodotto e di perline ai lati delle zone da coprire con la pittura.

In fase di stesura, particolare cura dovrà essere posta nella realizzazione delle strisce longitudinali che interessano tratti stradali curvilinei, nelle aree di intersezione ed in prossimità di ostacoli posti sulla piattaforma stradale.

Il lavoratore dovrà avvisare la Direzione Lavori per le istruzioni.

La stesura della vernice e della post spruzzatura nelle aree di intersezione dovrà essere effettuata con idonea attrezzatura che permetta una uniformità nella posa delle perline in post spruzzatura con conseguente raggiungimento dei parametri di luminanza retroriflessa RL su tutta la superficie trattata.

23.4.2- Caratteristiche della vernice rifrangente

Le vernici rifrangenti sono pitture che contengono perline di vetro capaci di retroriflettere, immediatamente dopo l'applicazione, la luce proveniente dagli autoveicoli.

La vernice posta in opera, dovrà rispettare per tutto il periodo di garanzia, i seguenti coefficienti di luminanza retroriflessa RL.

Colore BIANCO del segnale orizzontale permanente:

- Classe R2RL $t \geq 100 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Colore GIALLO del segnale orizzontale provvisorio:

- Classe R3RL $t \geq 150 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Colore GIALLO del segnale orizzontale permanente:

- Classe R3RL $t \geq 80 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{luxe}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Secondo quanto stabilito dalla norma UNI EN 1436 paragrafo 4.3 prospetto 2.

Per la pittura bianca il pigmento inorganico sarà costituito da biossido di titanio con o senza aggiunta di ossido di zinco. Per quanto concerne le cariche contenute nel prodotto verniciante, queste dovranno, per qualità, forma e dimensioni, contribuire a migliorare le caratteristiche di resistenza meccanica dello strato di pittura applicata, e in particolare a rendere meno scivolosa la segnaletica orizzontale realizzata, con valori di resistenza al derapaggio $\geq 0,5 \cdot 6 \text{ N} \cdot \text{L} \cdot \text{G}$ Resistance Testers.

Secondo quanto stabilito dalla norma UNI EN 1436 paragrafo 4.5 prospetto 7 per tutta la vita utile.

La pittura non dovrà contenere coloranti organici e non dovrà scolorire sotto l'azione dei raggi UV.

Il solvente o le miscele di solventi utilizzati, dovranno facilitare la formazione di una striscia longitudinale omogenea e priva di difetti (la pittura dovrà aderire tenacemente alla superficie stradale), inoltre dovranno evaporare rapidamente senza attaccare il sottostante legante bituminoso.

La pittura dovrà essere omogenea, ben macinata e di consistenza liscia e uniforme, non dovrà fare crosta né diventare gelatinosa od ispessirsi; dovrà consentire la miscelazione nel recipiente contenitore senza difficoltà, mediante l'uso di una spatola.

La pittura non dovrà assorbire grassi, oli ed altre sostanze tali da causare la formazione di macchie e la sua composizione chimica dovrà essere tale che, applicata sulla pavimentazione stradale, anche nei mesi estivi, non presenti tracce di inquinamento da sostanze bituminose, e dovrà essere comunque idonea a resistere all'affioramento del legante bituminoso.

La segnaletica orizzontale in vernice dovrà essere eseguita con appositi attrezzi a spruzzo con dispositivo di post spruzzatura. La segnaletica dovrà essere eseguita con appositi attrezzi a spruzzo con dispositivo di post spruzzatura. La segnaletica dovrà essere eseguita con appositi attrezzi a spruzzo con dispositivo di post spruzzatura. La segnaletica dovrà essere eseguita con appositi attrezzi a spruzzo con dispositivo di post spruzzatura.

1. macchina traccialinee accompagnata dalle seguenti certificazioni:

f) dichiarazione di conformità CE ai densi della Direttiva Macchine 98/37/CE;

sottoporre le prove che riterrà opportune, presso laboratori ufficiali, onde controllare le caratteristiche in precedenza indicate e richieste; le spese relative saranno a carico dell'Impresa realizzatrice.

Il materiale fornito dovrà soddisfare i requisiti richiesti dal presente Capitolato ed essere conforme alla norma

Le segnalazioni orizzontali saranno costituite da strisce longitudinali, strisce trasversali ed altri simboli ed iscrizioni c all'art. 40 del Nuovo Codice della Strada approvato con D.P.R. 16.12.1992, n. 495 ed agli artt. da 137 a 155 del Regolamento di attuazione e successive modifiche con D.P.R. n°610 del 16.09.1996 ed essere conformi per colori, forme e dimensioni.

Le caratteristiche fotometriche, colorimetriche, di scivolosità e di durata dei materiali da usare per i segnali orizzontali, dovranno essere conformi alla normativa UNI EN 1436 e UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfere di vetro

I colori della segnaletica orizzontale devono corrispondere alle seguenti della scala R.A.L. : bianco R.A.L. 9016, giallo R.A.L. 1007.

La garanzia di durata della vita funzionale minima di tutta la segnaletica orizzontale, ai sensi della norma UNI EN 1436 paragrafo 3.4, sarà di mesi dodici dalla data di posa della vernice. H G X U D Q W H W D O H S H U L R G R V D U mantenere gli standard prestazionali della segnaletica secondo quanto indicato nel presente Capitolato

I bordi delle strisce, linee d'arresto, zebraure, scritte, dovranno risultare nitidi e le superfici delle parti trattate con la pittura dovranno essere uniformemente coperte in modo tale da non far trasparire, in nessun caso e per tutto il periodo di garanzia il colore della sottostante pavimentazione ancora nuova o della segnaletica preesistente.

Le strisce orizzontali dovranno risultare perfettamente allineate con l'asse della strada, senza sbandamenti o svergolature. La stesura della pittura dovrà essere preceduta da una accurata pulizia della superficie stradale interessata dalle strisce longitudinali, attraversamenti, frecce, iscrizioni e simboli.

In particolare le superfici dovranno presentarsi esenti da polveri, sostanze grasse e untuose e macchie di qualsiasi altra natura.

E' vietata l'eliminazione di tracce d'olio e grasso a mezzo di solventi.

23.5.2- Caratteristiche del materiale termospruzzato

Il materiale termospruzzato posto in opera, dovrà rispettare per tutto il periodo di garanzia mesi dodici dalla data di effettiva stesa i seguenti coefficienti minimi di luminanza retroriflessa RL.

Colore BIANCO del segnale orizzontale permanente:

- Classe R2RL $t \geq 100 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Colore GIALLO del segnale orizzontale provvisorio:

- Classe R3RL $t \geq 150 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Colore GIALLO del segnale orizzontale permanente:

- Classe R3RL $t \geq 80 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni asciutte;
- Classe RW1RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di bagnato;
- Classe RR1, RL $t \geq 25 \text{ mcd} \cdot \text{lux}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$ in condizioni di pioggia.

Secondo quanto stabilito dalla norma UNI EN 1436 paragrafo 4.3 prospetto 2.

Per quanto concerne le cariche contenute nel prodotto verniciante, queste dovranno, per qualità, forma e dimensioni contribuire a migliorare le caratteristiche di resistenza meccanica dello strato di pittura applicata, e in particolare a rendere meno scivolosa la segnaletica orizzontale realizzata, con valore di resistenza al derapaggio $\mu \geq 0,7$ e $6 \text{ N} / \text{L} / \text{G}$

Resistance Testers. Secondo quanto stabilito dalla norma UNI EN 1436 paragrafo 4.5 prospetto 7 per tutta la vita utile.

23.5.3- Sistema di applicazione

L'attrezzatura richiesta per effettuare la segnaletica orizzontale con spruzzatura termoplastica è costituita da due autocarri, su uno dei quali viene effettuata la prefusione del materiale e sull'altro viene trasportata la macchina spruzzatrice equipaggiata con un compressore capace di produrre un minimo di 2 mc. di aria al minuto a 10 kg/cm^2 . Un minimo di due pistole spruzzatrici per il termoplastico e due per le microsfere da sovraspruzzare devono essere disponibili ai bordi della macchina, in modo che strisce di larghezza compresa tra cm. 10 e cm. 30 possano essere ottenute contemporaneamente. Le due pistole per spruzzare il termoplastico devono essere scaldate in modo che la fuoriuscita del materiale avvenga alla giusta temperatura, onde ottenere una striscia netta, diritta senza incrostazioni o macchie.

Le due pistole per le microsfere dovranno essere sincronizzate in modo tale da poter spruzzare immediatamente, sopra la striscia di termoplastico ancora calda, la quantità di microsfere di vetro indicata nel presente articolo.

La macchina spruzzatrice deve essere fornita di un selezionatore automatico che consenta la realizzazione delle strisce tratteggiate senza premarcatura ed alla normale velocità di applicazione dello spruzzato termoplastico.

L'Impresa esecutrice provvederà anche alle attrezzature adeguate ed alla manodopera specializzata per eseguire la spruzzatura a mano di frecce, scritte, ecc.

Lo spruzzato termoplastico sarà applicato alla temperatura di 200 gradi C circa sul manto stradale asciutto ed accuratamente pulito anche da vecchia segnaletica orizzontale.

Lo spessore delle strisce e delle zebra deve essere di norma di 1,1 mm, mentre lo spessore delle frecce e delle scritte deve essere di norma di 2,5 mm.

La Direzione dei Lavori potrà diminuire gli spessori indicati fino ai limiti qui appresso indicati:

- f per le strisce, preferibilmente per la striscia gialla di margine, fino ad un minimo di 2,mm;
- f per le zebraure fino ad un minimo di 1.2mm;
- f per le frecce e le scritte fino ad un minimo di 2,0.

23.5.4- Caratteristiche particolari materiale temospazzato

a) Tempo di essiccamento

In relazione alla macrorugosità, alle deformazioni del profilo longitudinale e trasversale della pavimentazione stradale e all'umidità dell'aria la vernice applicata sulla superficie alla temperatura ambiente, la vernice applicata sulla superficie stradale (manto in conglomerato bituminoso, manto in conglomerato bituminoso drenante, manto in conglomerato cementil R DOOD WHP SHUDWXUD GHOOI DULD FRPSUHV D WUD DO GHYH VROLGLILFDU VL HQWUR VHF RQGL SHU OR VSUXJ GHOOI DSSOLF D]LRQH 7UDVFRUVR QV D MHS MSRB EDRUHL RWVHPSOROD USL V gommate degli autoveicoli in transito. In presenza di superfici umide e/o con umidità relativa superiore al 70%, DLQVLQGDFDELOH J LXGL]LR GH O 'LUHWWRU He essere prelevata da una fase SOL GIDVFLXJDWXUD GHOD SDYLPHQWD]LRQH WHUPRULVFDQGDWXUD 7UDVFRUVR WDOH SHULRGR GL WHP SR OD SLWWXUD QRQ GHYH VSR autoveicoli in transito.

b) Colore della pittura

Il colore della pittura, inteso come sensazione cromatica percepita dall'osservatore standard, verrà determinato in laboratorio attraverso le coordinate cromatiche (x, y) su un campione di segnaletica di tipo quanto stabilito dalla norma UNI EN 1436 paragrafo 4.4 prospetto 6.

Il campione di segnaletica, su cui eseguire le letture colorimetriche, sarà predisposto in laboratorio, oppure verrà utilizzato, se presente, il campione di pittura spruzzata almeno su un supporto metallico e prelevato in sito su disposizione della D.L.

Ai fini della classificazione della visibilità del prodotto verniciante, verrà rilevato secondo quanto specificato nel prospetto 5 della normativa di cui sopra, anche il fattore di luminanza $DQJ.D$

Per quanto riguarda la segnaletica orizzontale asfaldica, la classe del fattore di luminanza per colore BIANCO dovrà essere $HVVHUH tS,DUIS DU FRORUH *, \$ / 2 GR 0,20j HVVHUH SDUL D$

23.5.5- Caratteristiche particolari delle sfere di vetro

Le microsfele dovranno rispettare i requisiti previste nella norma UNI EN 1423/2004

a) Indice di rifrazione

per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfele di vetro, si chiede di adottare microsfele con indice di rifrazione n conforme alla Classe V H \$ Q . •

23.5.6- Prove e misurazioni in situ

a) Resistenza all'attrito radente (SRT)

$/D UHVLVWHQJ D DOO DWWULWR UDGHQWH GHOD V HJQDOHWLFD RU D$ della normativa UNI EN 1436.

La resistenza all'attrito dei segnali orizzontali non dovrà risultare inferiore all'80% dei valori misurati in corrispondenza della pavimentazione limitrofa, comunque il valore SRT rilevato non dovrà essere inferiore a 45. I controlli dei valori di abrasibilità devono essere eseguiti con l'apparecchio "Skid Tester Resistance", consistente in un pendolo oscillante accoppiato ad un cursore di gomma nella sua estremità libera.

Lo strumento in oggetto rileva la perdita di energia del pendolo, causata dalla frizione della gomma su una data area del segnale orizzontale, con risultato espresso in unità SRT.

Il valore di abrasibilità deve essere dato dalla media di cinque letture eseguite in ogni singolo punto scelto, nel tratto riferito ai rapporti giornalieri, i valori rilevati non differiscono di più di tre unità; altrimenti devono essere effettuate misure successive finché si otterranno cinque valori che non differiscono di più di tre unità. Qualora la D.L. lo reputi necessario potrà prescrivere che, in caratterizzate da condizioni climatiche particolarmente avverse e in prossimità delle intersezioni stradali, il valore SRT della segnaletica non dovrà essere inferiore al valore rilevato sulla pavimentazione.

b) Visibilità notturna (RL) in condizioni di sciutto

La visibilità e notturna della segnaletica orizzontale sarà determinata in sito mediante il rilievo del coefficiente di luminanza retroriflessa (RL) $HFRQGR OI DSSHQGLFH \% GHOD QRUPDWLYD 81, ($ I controlli dei valori di retroriflessione devono essere eseguiti

1. impiegando una strumentazione dinamica ad alto rendimento fornita da laboratorio indicato dalla Stazione Appaltante, per la misurazione automatica in continuo del coefficiente di luminanza retroriflessa.

I valori di visibilità devono essere rilevati in continuo con un intervallo di 40 cm e devono essere restituiti con il loro valore medio per tratti omogenei di 100 m.

2. impiegando una strumentazione portatile in sito (elettroreflettometro) fornita dalla Ditta esecutrice delle lavorazioQL VDUj REEOLJR IRUQLUH DOOD ' / FHUWLILFDWR GL WDUD esecuzione dei lavori in corso.

I valori di visibilità risulteranno dalla media di tre sondaggi eseguiti nel tratto scelto per il controllo.

Dovrà essere effettuato minimo un controllo nel corso della vita utile stabilita dal presente Capitolato.

La Direzione Lavori provvederà ad effettuare i controlli per verificare il valore del coefficiente di luminanza retroriflessa; tali misurazioni saranno effettuate più opportuni.

Le misurazioni effettuate dovranno essere riportate su apposito rapportino indicante gli estremi del contratto, la GDWD OD SURJUHVVLYD FOLQDRIEMVLUVAFD risonativ DrappoDnoXdevrA essere ILUPDWR GDOO¶SSSDOWDWRUH H GDOO¶LQFDULFDWR GHOD 'LUHJL 4XDORUD L YDORUL ULOHYDWL ULVXOWLQR LQIHULRUL O¶SSSDOWD cure e spese entro 15 giorni naturali e consecutivi; successivamente dovranno essere effettuate altre 10 misurazioni SHU YHULILFDUH LO YDORUH GHOF RHILFLHQWH 1HO FDVR LQ FX nuovamente ripetere la procedura.

Al terzo ciclo di misurazioni riportanti un valore insufficiente, è facoltà della Società rescindere il contratto. Prima dello scadere della garanzia prescritta, o comunque prima del nuovo ripasso, la Direzione Lavori provvederà ad effettuare almeno 10 misurazioni di controllo per ogni strada prevista in contratto al fine di verificare il valore del coefficiente che dovrà risultare dalla media delle misurazioni, superiori a quelli indicati in Capitolato. Se la media dei valori risultanti dalle misurazioni di controllo risultasse inferiore ai valori minimi previsti nel presente Capitolato, la Società si avvarrà della facoltà di rescuere dalla fideiussione contrattuale un importo pari DOOD FLIUD OLTXLGDWD SHU L ODYRUL HVHJXLWL VXOO¶LQWHUR W ,Q DOWHUQDWLYD O¶SSSDOWDWRUH SRWUj HIIHWWXD Seguire le ULSDV relative misurazioni di controllo secondo le modalità di cui sopra.

7XWWL L FRVWL UHODWLYL DOOH SURYH VHJQDOHWLFD GL FDQWL VDUDQQR D FDULFR GHOO¶SSSDOWDWRUH

- c) Colore (fattore di luminanza $H_{FURP}DWLFLWj$)
I FRQWUROOL GHOOH FRRUGLQDWH WULFURPDWLFKH VDUDQQR HVH uno strumento dotato di una sorgente luminosa avente una distribuzione spettrale del tipo D65, come definito dalla norma ISO/CIE 10526. La configurazione geometrica di misura da impiegare deve essere la 45/0, con un angolo $G¶LOOXPLQD]LRQH GL f" f H XQ DQJROR G¶RVVHUVD]LRQH GL f"$ normale alla superficie della segnaletica. La superficie minima misurata deve essere di 5 cm² per delle superfici molto rugose, la superficie di misurazione deve essere superiore a 5 cm². Il valore delle coordinate tricromatiche deve essere determinato, in funzione della tipologia della segnaletica e più precisamente:
- 1) linee longitudinali
deve risultare dalla media di tre sondaggi eseguiti nel tratto scelto per il controllo (tratto riferito ai rapportini giornalieri e/o ordinativi di servizio). In ogni sondaggio devono essere effettuate minimo tre letture dei valori delle coordinate cromatiche.
 - 2) simboli:
per ogni simbolo, il valore delle coordinate tricromatiche, sarà dato dalla media delle letture in cinque punti diversi.
 - 3) lettere
per ogni lettera il valore delle coordinate cromatiche sarà dato dalla media delle letture in tre punti diversi.
 - 4) linee trasversali
per ogni striscia trasversale il valore delle coordinate tricromatiche sarà dato dalla media delle letture in cinque punti diversi.

23.6 ±Standard prestazionali segnaletica orizzontale in laminato elastoplastico

23.6.1 - Generalità

Il materiale oggetto del presente capitolato dovrà essere costituito da un laminato elastoplastico con polimeri di alta qualità, contenente una dispersione di microgranuli di speciale natura ad alto potere antisdrucchiolo e di microsfere in vetro o ceramica con buone caratteristiche di rifrazione che conferiscano al laminato stesso un buon potere retroriflettente. Per garantire una buona stabilità del colore ed un ancoraggio ottimale alle antisdrucchiolo e delle microsfere, il prodotto dovrà essere trattato in superficie con speciali resine.

Il laminato elastoplastico potrà essere posto in opera ad incasso su pavimentazioni nuove, nel corso della stesura del manto bituminoso, o su pavimentazione già esistente mediante uno speciale "primer", da applicare solamente sul manto d'asfalto.

Il materiale fornito dovrà soddisfare i requisiti richiesti dal presente capitolato ed essere conforme alla norma

Le segnalazioni orizzontali saranno costituite da strisce longitudinali, strisce trasversali ed altri simboli ed iscrizioni come all'art. 40 del Nuovo Codice della Strada approvato con D.P.R. 16.12.1992, n. 495 ed agli artt. da 137 a 155 del Regolamento di attuazione e successive modifiche con D.P.R. n°610 del 16.09.1996 ed essere conformi per colori, forme e dimensioni.

Le caratteristiche fotometriche, colorimetriche, di scivolosità e di durata dei materiali da usare per i segnali orizzontali, dovranno essere conformi alla normativa UNEN 1436 e UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfere di vetro.

I colori della segnaletica orizzontale devono corrispondere alle seguenti tinte della scala R.A.L. : bianco R.A.L. 9016, giallo R.A.L. 1007.

f incassandoli in pavimentazioni nuove ad addensamento non ancora completamente ultimato e con temperatura compresa tra i 50° e i 70°;

f SRVDWH VX SDYLPHQWD]LRQL UHDOL]]DWH JLj GD WHPSR ULVFD C munita di lampade a raggi infrarossi in grado di riscaldare il supporto alle temperature sopra indicate.

/]]LQFDVVR L Q R C Q W G U D P H E I H V V H U H U H D O L]] D W R W L F S Q W R I U H S L D H J R X B W H K Q H W X peso e dimensioni, accettato dal Direttore dei Lavori. Sulle pavimentazioni realizzate già da tempo, preventivamente pulite, va sempre utilizzato del primer H U I D F L O L W D U Q H O] D G H V L R Q H primer deve essere D S S O L F R P S O H W D P H Q W H H V V L F F D W R ' R S S H V M I D V S B O E R Q] L R I Q R S G H Y R I G I V X H U H X P H W D O O L F K H e s e d i m e n s i o n i , a c c e t t a t o d a l D i r e t t o r e d e i L a v o r i /] D S S O L F D] L R Q H G H L O D P L Q D F R Q O] L P S L H J R G] L a p p o r t a t a D a l l e L a v o r i a u t o n o m a X s e n o v e n e t a t a d i p u n t a t o r e r e g o l a b i l e , r u l l i d i t r a s c i n a m e n t o d e l l a m i n a t o e l a m e t a g l i o c o m a n d a t e a u t o m a t i c a m e n t e . f r e c c e , l e l e t t e r e e l e z e b r a t u r e s a r a n n o p o s a t e m a n u a l m e n t e s e c c e s s i v a m e n t e s o t t o p o s t e a r u l l a t u r a .

23.6.4- Prove e misurazioni in situ

a) Resistenza all'attrito radente (SRT)

La resistenza all'attrito radente della segnaletica orizzontale, V D W D V H F R Q G R T X D Q W R V W D D della normativa UNI EN 1436.

La resistenza all'attrito dei segnali orizzontali non dovrà risultare inferiore all'80% dei valori misurati in corrispondenza della pavimentazione limitrofa comunque il valore SRT rilevato non dovrà essere inferiore a 45.

I controlli dei valori di abrasibilità devono essere eseguiti con l'apparecchio "Skid Tester Resistance", consistente in un pendolo oscillante accoppiato ad un cursore di gomma nella sua estremità libera.

Lo strumento in oggetto rileva la perdita di energia del pendolo, causata dalla frizione del cursore in gomma su una data area del segnale orizzontale, con risultato espresso in unità SRT.

Il valore di abrasibilità deve essere dato dalla media di cinque letture eseguite in ogni singolo punto scelto, nel tratto riferito ai rapportini giornalieri, se i valori rilevati non differiscono di più di tre unità; altrimenti devono essere effettuate misure successive finché si otterranno cinque valori che non differiscano di tre unità.

Qualora la D.L. lo reputi necessario potrà prescrivere che, in zone caratterizzate da condizioni climatiche particolarmente avverse e in prossimità delle intersezioni stradali, il valore SRT della segnaletica non dovrà essere inferiore al valore rilevato sulla pavimentazione.

b) Visibilità notturna (RL) in condizioni di asciutto

La visibilità e notturna della segnaletica orizzontale sarà determinata in sito mediante il rilievo del coefficiente di luminanza retroriflessa (RL) H F R Q e d e l l a n o r m a t i v a U N I E N 1 4 3 6 .

I controlli dei valori di retroriflessione devono essere eseguiti

1. impiegando una strumentazione dinamica ad alto rendimento fornita da laboratorio indicato dalla Stazione Appaltante, per la misurazione automatica continuo del coefficiente di luminanza retroriflessa.

I valori di visibilità devono essere rilevati in continuo con un intervallo di 40 cm e devono essere restituiti con il loro valore medio per tratti omogenei di 100 m.

2. impiegando una strumentazione portatile in sito (elettroreflettometro) fornita dalla Ditta esecutrice delle ODYRUD]LRQL VDUj REEOLJR IRUQLUH DOOD ' / F H U W L I L F D W R G L esecuzione dei lavori in corso.

I valori di visibilità risulteranno dalla media di tre sondaggi eseguiti nel tratto scelto per il controllo.

Deve essere effettuato minimo un controllo nel corso della vita utile stabilita dal presente Capitolato.

La Direzione Lavori provvederà ad effettuare i controlli per verificare il valore del coefficiente di luminanza retroriflessa; tali misurazioni V D U D Q Q R H I I H W W X D W H L Q F R Q W U D G G L W W R U L R F R Q più opportuni.

Le misurazioni effettuate dovranno essere riportate su apposito rapporto, canone degli estremi del contratto, la GDWD OD SURJUHVVLVD FKLORPHWULFD O] H V D W W D X E L F D] L R Q H C I L U P D W R G D O O] \$ S S D O W D W R U H H G D O O] L Q F D U L F D W R G H O O D ' L U H] L Qualora i valori rilevati risultino R L Q I H U L R U L O] \$ S S D O W D W R U H D Y U j O] R E E O L J R G L

cure e spese entro 15 giorni naturali e consecutivi; successivamente dovranno essere effettuate altre 10 misurazioni per verificare il valore del coefficiente. Nel caso L Q F X L L Y D O R U L U L V X O W D V V H U R L Q V nuovamente ripetere la procedura.

Al terzo ciclo di misurazioni riportanti un valore insufficiente, è facoltà della Società rescindere il contratto.

Prima dello scadere della garanzia prevista di mesi otto, o comunque prima del nuovo ripasso, la Direzione Lavori provvederà ad effettuare almeno 10 misurazioni di controllo per ogni strada prevista in contratto al fine di verificare il valore del coefficiente che dovrà risultare dalla media delle misurazioni, superiore ai valori di Capitolato W D O L P L V X U D] L R Q L V D U D Q Q R H I I H W W X D W H L Q F R Q W U D G G L W più opportuni.

Se la media dei valori risultanti dalle misurazioni di controllo risultasse inferiore ai valori minimi previsti nel presente Capitolato, la Società si avvarrà della facoltà di escutere dalla fideiussione contrattuale un importo pari

DOOD FLIUD OLTXLGDWD SHU L ODYRUL HVHJXLWL VXOO] L Q W H U R W In alternativa O] \$ S S D O W D W R U H S R W U j H I I H W W X D U H L O U L S D V V R G L W X W relative misurazioni di controllo secondo le modalità di cui sopra.

- Tutti i costi relativi alle prove, segnaletica di cantiere, personale, strumentazione, ecc.
- c) Colore (fattore di luminanza H FUR ρ $DWLFLW$ j)
 IFRQWUROOL GHOOH FRRUGLQDWH WULFURPDWLFKH VDUDQQR HVH
 uno strumento dotato di una sorgente luminosa avente una distribuzione spettrale del tipo D65, come definito dalla norma ISO/CE 10526. La configurazione geometrica di misura da impiegare deve essere la 45/0, con un angolo G ρ $LOOXPLQD$ $JLRQH$ GL f f H XQ $DQJROR$ G ρ $RVVHUVD$ $JLRQH$ GL f f normale alla superficie della segnaletica. La superficie minima misurata deve essere di 5 cm². Per delle superfici molto rugose, la superficie di misurazione deve essere superiore a 5 cm². Il valore delle coordinate tricromatiche deve essere determinato, in funzione della tipologia della segnaletica e più precisamente:
- 1) linee longitudinali
 deve risultare dalla media di tre sondaggi eseguiti nel tratto scelto per il controllo (tratto riferito ai rapporti giornalieri e/o ordinativi di servizio). In ogni sondaggio devono essere effettuate tre letture dei valori delle coordinate cromatiche.
 - 2) simboli:
 per ogni simbolo, il valore delle coordinate tricromatiche, sarà dato dalla media delle letture in cinque punti diversi.
 - 3) lettere
 per ogni lettera il valore delle coordinate tricromatiche sarà dato dalla media delle letture in tre punti diversi.
 - 4) linee trasversali
 per ogni striscia trasversale il valore delle coordinate tricromatiche sarà dato dalla media delle letture in cinque punti diversi.

23.7 ±Standard prestazionali segnaletica orizzontale temporanea materiali preformati retrorifrangenti

23.7.1- Generalità

Il materiale in oggetto sarà costituito da un laminato elastoplastico autoadesivo, rimovibile per utilizzo temporaneo con polimeri di alta qualità, contenente una dispersione di microgranuli di speciale materiale ad elevato potere antisdrucchiolo e di microsfele ad alto indice di rifrazione tale da conferire al laminato stesso ottime proprietà retroriflettenti.

La resina poliuretana, presente nella parte superiore del prodotto, assicura un perfetto e durevole ancoraggio delle microsfele e delle particelle antiscivolo.

, O ODPLQDWR GRYUJ FRQWHQHUUH DO VXR LQWHUQR XQR VSHFLDOH WH
 alla spinta torsionale esercitata dai veicoli, soprattutto, una facile e perfetta rimovibilità del laminato dalla pavimentazione.

Il colore giallo sarà ottenuto utilizzando esclusivamente pigmenti organici.

Detto laminato dovrà risultare quindi sia riciclabile che distruttabile come rifiuto atossico; conforme alle normative
 HXURSHH VXOO ρ $DPELHQWH$ $FRQVLGHUDWR$ 3 $SURGRWR$ QRQ $LQTXLQDQ$ Q
 / ρ $DGHVLYR$ $SRVWR$ VXO $UHWUR$ GHO $SUHIRUPDWR$ $GRYUJ$ $SHUPHWWHUH$ X
 la non alterazione anche sotto elevati volumi di traffico. Appena applicato, il laminato dovrà essere immediatamente transitabile.

Le segnalazioni orizzontali saranno costituite da strisce longitudinali, strisce trasversali ed altri simboli ed isomiazioni c
 all'art. 40 del Nuovo Codice della Strada approvato con D.P.R. 16.12.1992, n. 495 ed agli artt. da 137 a 155 del Regolamento di attuazione e successive modifiche con D.P.R. n°610 del 16.09.1996 ed essere conformi per colori, forme e dimensioni.

Le caratteristiche fotometriche, colorimetriche, di scivolosità e di durata dei materiali da usare per i segnali orizzontali, dovranno essere conformi alla normativa UNI EN 1436 e UNI EN 1423/2004 per quel che riguarda le caratteristiche delle microsfele di vetro.

I colori della segnaletica orizzontale devono corrispondere alle seguenti tinte della scala R.A.L. : bianco R.A.L. 9016, giallo R.A.L. 1007.

23.7.2- Caratteristiche dei materiali preformati retrorifrangenti

Il materiale preformato posto opera, dovrà rispettare per tutto il periodo di garanzia di mesi dodici dalla data di effettiva
stes ai seguenti coefficienti minimi

Colore BIANCO del segnale orizzontale permanente:

- retroriflettenza RL • 600 mcd/lux*mq
- antiscivolosità 6 5 7 55
- spessore 1,5 mm

ART. 24- VERNICIATURE

24.1- Generalità

Tutte le superfici delle strutture in acciaio dovranno essere protette contro la corrosione mediante uno dei due cicli di verniciatura definiti nel presente articolo a seconda che trattasi di superfici in vista o di superfici interne.

Entrambi i cicli saranno preceduti da una accurata preparazione mediante sabbiatura.

Particolare cura dovrà essere posta nel trattamento delle superfici in corrispondenza delle giunzioni ad attrito per impedire

qualsiasi infiltrazione all'interno dei giunti.

Non saranno accettati prodotti vernicianti che non siano rispondenti alle caratteristiche ed ai requisiti prescritti, restando a carico del Fornitore. Le verniciature dovranno essere eseguite in condizioni d'ambiente idonee alle caratteristiche dei prodotti impiegati. Non si dovrà procedere ai trattamenti quando temperatura ed umidità dell'aria superano le soglie minima e massima proprie di ciascun prodotto.

Non si dovrà procedere all'applicazione di uno strato fino a che quello precedente non sia perfettamente essiccato. Tutti gli strati dovranno essere protetti da pioggia o bagnatura in genere per un periodo minimo di 18 ore dall'applicazione.

Gli strati dovranno avere tonalità di colore diverse per consentire il controllo della loro applicazione.

Per entrambi i cicli: quello per le superfici in vista e quello per le superfici interne, l'applicazione dovrà essere effettuata secondo lo schema che segue, salvo diverse disposizioni formalmente impartite dalla Direzione Lavori:

in officina, a lavorazione ultimata:

- sabbatura di tutte le superfici;
- applicazione dello strato di primer;

in opera, ad avvenuto completamento del montaggio:

- spazzolatura dei punti da ritoccare;
- ritocchi sullo strato di primer;
- applicazione dello strato intermedio;
- applicazione dello strato di finitura.

24.2- Accettazione dei prodotti vernicianti- Garanzie

Ad avvenuta consegna dei lavori e prima di dare corso ai cicli di verniciatura previsti, la Direzione Lavori campioni di tutti i prodotti vernicianti componenti i due cicli, con i relativi diluenti, in contenitori sigillati del peso di 0.500 kg cadauno, nel numero di tre per ogni prodotto.

Ciascun campione dovrà essere accompagnato da schede tecniche riportanti le caratteristiche di composizione ed applicazione del prodotto.

Il Fornitore dovrà depositare presso i laboratori di fiducia e verificarne la rispondenza ai requisiti richiesti.

Solo dopo che i laboratori avranno accertato tale rispondenza, la Direzione Lavori formalizzerà l'autorizzazione all'applicazione dei prodotti vernicianti. La Direzione Lavori, in base ai risultati delle prove, potrà autorizzare o meno l'uso dei prodotti vernicianti. La Direzione Lavori, in base ai risultati delle prove, potrà autorizzare o meno l'uso dei prodotti vernicianti.

La garanzia di durata sarà di sette anni.

La decorrenza della suddetta garanzia inizierà alla data del certificato di ultimazione lavori con l'obbligo di gratuita manutenzione per tutto il periodo di garanzia.

Il Fornitore sarà tenuto a mantenere la verniciatura in condizioni di totale efficienza, i ritocchi e quanto altro si rendesse necessario al fine di mantenere la verniciatura in condizioni di totale efficienza.

Se i lavori di ritocco eseguito nel periodo di garanzia supereranno il 20% della superficie totale, il Fornitore dovrà eseguire, a sua cura e spese, una totale successiva mano di verniciatura a congruaggio al fine di ripristinare il buon aspetto estetico dell'opera.

Il Fornitore dovrà provvedere, a sua cura e spese, alla manutenzione ordinaria e straordinaria dell'opera per tutto il periodo intercorrente fino all'esecuzione dello strato intermedio e comunque per almeno un anno.

24.3- Preparazione delle superfici

24.3.1- Sabbature

Si procederà preliminarmente alla molatura di tutti gli spigoli per eliminare eventuali sbavature che potrebbero compromettere la continuità dello strato protettivo.

Successivamente saranno eliminate eventuali tracce di grasso da tutte le superfici.

Si effettuerà quindi la sabbatura a metallo quasi bianco di grado A Sa 2½ degli standard fotografici delle Svensk Standard SIS, secondo la specifica SP 10 delle Norme SSPC (Steel Structures Painting Council); dovranno essere impiegati abrasivi fini per ottenere un profilo di incisione compreso tra 0.025 e 0.050 mm.

A sabbatura ultimata, prima di iniziare la verniciatura, si dovrà procedere alla completa asportazione di residui di ossidi, abrasivi e polvere.

Le superfici sabbate tassativamente non dovranno essere inumidite prima dell'applicazione dello strato di primer che dovrà essere effettuata entro il termine di 8 ore dalla sabbatura, prima che venga a formarsi un qualsiasi principio di ruggine. Qualora si verificassero formazioni di ruggine, la sabbatura dovrà essere ripetuta.

24.3.2- Spazzolatura

Ad ultimazione del montaggio in opera delle strutture in acciaio, si dovrà procedere alla sabbatura delle saldature eventualmente eseguite in opera per renderle atte a ricevere il trattamento protettivo.

Si eseguirà quindi la spazzolatura delle superfici interessate da abrasioni, danneggiamenti, etc., in preparazione dei ritocchi che dovranno essere fatti per ricostituire la continuità dello strato di primer.

La spazzolatura, da effettuarsi con attrezzi meccanici, dovrà essere di grado C St 3 degli standard fotografici delle Svensk Standard SIS, secondo la specifica SP 3 delle Norme SSPC (Steel Structures Painting Council). Prima di procedere alla verniciatura si dovrà procedere alla completa asportazione di ruggine e polveri. Il trattamento di verniciatura mediante applicazione dello strato di primer dovrà essere effettuato entro il termine di 8 ore dalla spazzolatura.

24.4- Cicli di verniciatura

I cicli, tanto per superfici in vista che per quelle interne sono composti da tre strati, rispettivamente di primer, intermedio e di finitura, oltre ai ritocchi in opera sul primer ad avvenuto completamento del montaggio delle strutture.

24.4.1- Ciclo per superfici in vista

24.4.1.1- Esecuzione in officina a lavorazione ultimata:

- Sabbatura di grado A Sa 2½;
- Applicazione mediante airless dello strato di primer zincante inorganico bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.080 mm, avente le seguenti caratteristiche:

contenuto solido non inferiore a 76%;
zinco metallico nel film secco non inferiore a 86%;
legante silicato di etile;
peso specifico della miscela non inferiore a 2500 gr/lt;
temperatura minima di applicazione 15°C;

Sovraverniciatura (con umidità relativa non inferiore a 50%):

temperatura (°C)	tempi min di sovraverniciatura
- 15	7 giorni
5	48 ore
15	24 ore

24.4.1.2- Esecuzione in opera ad avvenuto completamento del montaggio

- spazzolatura delle superfici da ritoccare di grado C St 3 previa sabbatura delle saldature eventualmente eseguite in opera;
- applicazione a pennello sulle superfici da ritoccare, dello strato di primer zincante organico bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.060 mm avente le seguenti caratteristiche:

contenuto solido non inferiore a 80%;
zinco metallico nel film secco non inferiore a 80%;
legante epossipoliammidico;
peso specifico della miscela non inferiore a 2500 gr/lt;
temperatura minima di applicazione 283 K;
sovraverniciatura (con umidità relativa 65%)

temperatura (°C)	tempi min di sovraverniciatura
10	8 ore
15	6 ore

- applicazione mediante airless dello strato intermedio su tutte le superfici, a base epossipoliammidica modificata vinilica bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.080 mm, avente le seguenti caratteristiche:

contenuto solido non inferiore a 59%
legante epossipoliammidico modificato;
peso specifico della miscela non inferiore a 1250 gr/lt;
temperatura minima di applicazione 283 K;
sovraverniciatura (con umidità relativa 30÷70%)

temperatura (°C)	tempi min di sovraverniciatura
10	24 ore
15	12 ore

- applicazione mediante airless dello strato di finitura su tutte le superfici, a base poliuretano isocianico alifatico bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.050 mm, avente le seguenti caratteristiche:

contenuto solido non inferiore a 57%
legante poliuretano isocianico alifatico;
aspetto lucido;
peso specifico della miscela non inferiore a 1200 gr/lt;
temperatura minima di applicazione 5°C.

24.4.2- Ciclo per superfici interne

24.4.2.1- Esecuzione in officina a lavorazione ultimata

Si richiamano integralmente le norme precedenti a) e b) al 24.4.1.1.

24.4.2.2- Esecuzione in opera ad avvenuto completamento del montaggio

- spazzolatura delle superfici da ritoccare di grado C St 3 previa sabbatura delle saldature eventualmente eseguite in opera;
- applicazione a pennello sulle superfici da ritoccare, dello strato di primer zincante organico bicomponente, per uno

spessore del film secco di 0.060 mm avente le seguenti caratteristiche:

- contenuto solido non inferiore a 80%;
- zinco metallico nel film secco non inferiore a 80%;
- legante epossipoliammidico;
- peso specifico della miscela non inferiore a 2500 gr/lt;
- temperatura minima di applicazione 283 K;
- sovraverniciatura (con umidità relativa 85%)

temperatura (°C)	tempi min di sovraverniciatura
10	8 ore
15	6 ore

- c) applicazione mediante airless dello strato intermedio su tutte le superfici; a base epossipoliammidica bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.075 mm, avente le seguenti caratteristiche:
- contenuto solido: non inferiore a 50%
 - legante epossipoliammidico;
 - peso specifico della miscela: non inferiore a 1.350 gr/lt;
 - temperatura minima di applicazione: 10°C;
 - sovraverniciatura (con umidità relativa: 0÷90%)
- d) applicazione mediante airless dello strato di finitura su tutte le superfici, a base epossicatrarnosa bicomponente, per uno spessore del film secco di 0.150 mm, avente le seguenti caratteristiche:
- contenuto solido: non inferiore a 75%
 - legante epossidico;
 - aspetto lucido;
 - peso specifico della miscela: non inferiore a 1.500;
 - temperatura minima di applicazione: 10°C

24.5- Ciclo di verniciatura con pittura ignifuga intumescente

Verniciatura protettiva di strutture metalliche costituita da pittura ignifuga intumescente atta all'isolamento al fuoco e ritardante la propagazione della fiamma mediante reazione ad effetto schiumogeno.

Il trattamento protettivo della carpenteria metallica trattata con vernice intumescente dovrà essere il seguente:

In officina:

- sabbiatura A SA2½ delle norme SIS;
- applicazione di uno strato primer zincante inorganico con spessore del film secco pari 0.080 mm.

In opera:

- operazioni di pulizia, eliminazione di polvere e parti incoerenti previo lavaggio, sgrassaggio delle superfici, accurata spazzolatura meccanica e/o manuale delle zone eventualmente deteriorate;
- ritocchi, ove necessario, con primer epossipoliammidico del tipo "surface tolerant", dato a pennello, per uno spessore di film secco pari a 0.100 mm;
- strato generale di collegamento fra lo zincante inorganico ed il rivestimento intumescente;
- epossipoliammidico al fosfato di zinco con spessore 0.070 mm;
- applicazione di rivestimento intumescente, idoneo a conferire, ad ogni singolo elemento (lamiera, profilati, etc.) in base alla propria resistività, la resistenza al fuoco di classe R 30 (R1) in grado di sopportare l'esposizione agli agenti atmosferici per almeno 6 mesi senza degradarsi in assenza dello strato di protezione superficiale. Al fine di raggiungere la classe di resistenza al fuoco prescritta lo spessore del film secco dovrà essere minimo di 0.250 mm. Il rivestimento dovrà essere applicato in una mano a spruzzo airless;
- applicazione dello strato finale, a spruzzo airless, con funzioni estetico protettive a base di resine poliuretaniche alifatiche, dato in almeno 2 strati, per uno spessore complessivo non inferiore a 0.130 mm.

Il prodotto costituente il rivestimento intumescente dovrà essere certificato in base alla curva temperatura/tempo ISO 834, secondo BS 476 e rispondere a quanto specificato nella normativa vigente nazionale UNI 9503.

Circa le temperature, i tempi ed il grado di umidità per le operazioni di sovraverniciatura si farà riferimento a quanto indicato dalla Direzione Lavori.

24.6- Manufatti in acciaio profilato

Il \$ S S D O W D W R U H G R Y U j a l l e z z a , a n c h e r e s i n t e s a l d a t u r a d a e f f e t t u a r s i i n o p e r a , c o m p r e s e l e a s s i s t e n z e m u r a r i e , r i n g h i e r e , p a r a p e t t i , s c a l e , p e n s i l i n e , c a n c e l l i e t c . , c o m e d a d i s e g n i d i p r o g e t t o , c o m p l e t e d i a c c e s s o r i m i n u t e r i e e f e r r a m e n t a m e d i a n t e g r i g l i a t i , l a m i e r e p r o f i l a t i i n a c c i a i o p e r s t r u t t u r e s a l d a t e , d i q u a l s i a s i s e z i o n e e p r o f i l o . L ' a c c i a i o d o v r à e s s e r e m i n i m o d e l t i p o S 2 7 5 c e r t i f i c a t o a l l ' o r i g i n e , a v e n t e l e s t e s s e c a r a t t e r i s t i c h e c h i m i c h e d e g l i a c c i a i d a s o t t o p o r r e a t r a t t a m e n t o d i z i n c a t u r a .

I materiali da zincare a caldo dovranno avere lo spessore previsto in progetto e comunque non inferiore a Z 350, come da prospetto II Norma UNI 10147.

Saranno finiti mediante:

- sabbiatura di grado Sa 2 1/2 delle SVENSK STANDARD SIS e con verniciatura a tre mani COB;
- zincatura a caldo a lavorazione ultimata, sgrassatura e verniciatura ad una mano con ciclo "C";

- zincatura a caldo a lavorazione ultimata, sgrassatura e verniciatura a tre mani con ciclo "D".
La tipologia, le dimensioni e la finitura sono in funzione delle scelte progettuali.

24.7- Botole, chiusini, etc.

Le botole, i chiusini, etc., realizzati in lamiera di ferro striata, di qualsiasi dimensione e spessore, compresa eventuale intelaiatura con profilati di ferro e le opere murarie, saranno definiti mediante:

- zincatura a caldo a lavorazione ultimata;
- spazzolatura meccanica e verniciatura a tre mani con ciclo "D".

Saranno nei colori, tipologie e dimensioni come indicate in progetto e dovranno essere conformi a quanto previsto nelle presenti Norme Tecniche.

24.8- Scala retrattile

Realizzata in acciaio zincato e botola a ribalta in legno, data in opera completa di corrimano telescopico e maniglioni, per altezza di piano fino a ml 3.20.

24.9- Griglie pedonabili e/o carrabili

Saranno in pannelli costituiti da longherine portanti e distanziali in acciaio zincato a caldo, aventi sezione come indicato nei disegni di progetto e dovranno essere conformi a quanto previsto nelle presenti Norme Tecniche.