

# **SPECIFIKIMET TEKNIKE**

**OBJEKTI: Rikonstruksioni i rrugës Dukas- Kuqar- Manekaj-Rusinjë**

**(Unaza Rurale)**

**Vendodhja: Njesia Administrative Ruzhdie, Bashkia Patos**

# **S P E C I F I K I M E T      T E K N I K E**

## **1 - QELLIMI**

- 1.1. Ne keto specifikime jepet zhvillimi i punimeve dhe kerkesat teknike per zbatimin e projekteve, te hartuara sipas kerkeses se Drejtorese se Pergjithshme te Rrugeve.
- 1.2. Te gjitha kerkesat teknike te percaktuar ne keto specifikime jane te detyrueshme per kontraktorin e punimeve.
- 1.3. Projektet permabajne te gjitha te dhenat e nevojshme per zbatimin e punimeve, bazuar ne matje te saktave te kryera ne terren.
- 1.4. Per çdo mos perputhje te te dhenave te projekteve me gjendjen ne terren, te behet azhornimi i tyre nga zbatuesi i punimeve, dhe ne konsultim me mbikqyresin e punimeve dhe projektuesin, te behen ndryshimet perkatese, te cilat do te aprovoohen nga punedhenesi.
- 1.5. Keto specifikime perfshijne te gjitha punimet per projektin e zbatimit te paraqitur.

## **2.            RRUGA**

### **2.1    PUNIMET E GERMIMIT**

Punimet e germimit do te behen sipas profilave terthor te projektit.

Mbasi eshte percaktuar nga matjet topografike kufiri i siperm i skarpates se germimit, behet modinimi sipas pjerresise se skarpates qe eshte percaktuar ne profilin terthor. Per te pasur konfiguracion me te sakte, behet shpeshtimi i pikave.

Germimet per formimin e trupit te rruges fillojne nga lart poshte, sipas skarpates. Kur lartesa e germimit kalon 3 m germimi behet me shkallezime.

Kur ne zonen e skarpates qe germohet ndodhen objekte te forta qe prishin pamjen e rruges ato hiqen dhe zevendesohen me material te forte te dale nga germimi.

Punimet e germimit do te kryhen me makineri te pershtatshme qe ne çdo rast te ngjishet struktura e skarpateve dhe bazamentit. Rregullimi i skarpatave do te behet me krahe osemakineri te pershtatshme.

Dherat e dala nga germimi nuk do te perdoren ne asnje rast per mbushje te trupit te rruges. Ato do te largohen me makineri dhe do te hidhen ne nje vend te pershtatshem. Nje pjese e dherave (te shkrifet) do te veçohet per t'u perdonur per veshjen e skarpatave te mbushjes.

Ne qofte se gjate germimit bazamenti ose skarpata rezultojne te papershtatshem, germimi do te kryhet deri ne gjetjen e bazamentit te pershtatshem. Vleresimi i dherave do te behet ngambikqyresi i punimeve i cili do te beje ndryshimet perkatese ne projekt.

Per te vertetuar pershtatshmerine e bazamentit sipas kerkesave te projektit, eshte e nevojshme kryerja e provave ne laborator te çertifikuar. Provat jane te detyrueshme te behen ne çdo rast kurkemi ndryshime te perberjes gjeologjike te bazamentit, me kerkeset te mbikqyresit.

Kerkesat e provave dhe kufijtë e lejueshem jepen ne kapitullin e provave.

Gjate germimit do te respektohen te gjitha kushtet teknike te zbatimit te punimeve dhe sigurimi teknik.

Germimi i kasonetes do te behet pasi jane bere germimet deri ne nivelin e saj. Gjate germimit te saj do te behet ngjeshja dhe trajtimi i bazamentit, siç jepet ne kapitull te veçante te ketyre specifikimeve (2.3.3)

## **2.2 MBUSHJET**

Punimet e mbushjeve do te behen sipas profilit gjatesor dhe profilave terthor te projektit.

Ne fillim percaktohet kufiri i poshtem i skarpates se mbushjes dhe pastaj behet modinimi sipas pjerresise se skarpates qe eshte percaktuar ne profilat terthore. Per te sakteuar konfiguracionin, vecanerisht ne kthesa, behet shpeshtimi i piketave.

Para fillimit te mbushjeve behet shkallezimi i skarpatave te terenit kur pjerresia e tyre kalon 7 %. Shkallezimi do te behet ne funksion te formacionit qe perben skarpaten e terenit por jo me shume se 60 cm vertikalish dhe jo me pak se 120 cm horizontalisht.

Kur ne skarpaten e etrenit ka vegjetacion ose bime, ne çdo rast, te behet pastrimi i tyre, shkulja errenjeve dhe heqja e humusit.

Kur ne pjesen qe do te kryhet mbushja ka dhera te papershtatshem, dhera te hedhur dhe mbeturina, detyrimisht ato duhet te hiqen.

Para fillimit te mbushjes, behet ngjeshja e skarpates ose bazamentit ekzistues, duke e lageshtuar ate ne funksion te formacionit te tokes, stines dhe lageshtise natyrale. Ne pjeset e shkallezuara, ngjeshja do te behet me makineri te pershtatshme.

Ne zonat ku mbushja bie mbi kanale ekzistues, detyrimisht te behet pastrimi i tyre nga llumi dhe germimi do te behet deri ne gjetjen e bazamentit te pershtatshem, i cili duhet te ngjishet.

Mbushjet do te behen me shtresa nga 15 cm dhe do te ngjishen me mjete te pershtatshme, siç jepet ne kapitullin e shtresave.

Mbushjet jane parashikuar te behen me çakull mbeturine ose material tjeter shkembor te pershtatshem, me trashesi 15 cm. Materiali duhet te plotesoje te gjitha kerkesat standardeve shteterore ne fuqi.

Moduli i shkallezimit te materjalit qe do te perdoret per mbushjet duhet te jete i pershtatshem perte dhene treguesit e meposhtem:

- Indeksi max. i plasticitetit IP  10
- CBR minimale 30 %
- Densiteti i shtreses se ngjeshur 95 % te vleres se proktorit te modifikuar.
- Per arritjen e treguesve te mesiperm eshte e domosdoshme qe ngjeshja te behet me rulo me peshe 8 - 10 ton, me 6 - 8 kalime vajtje - ardhje ne nje vend duke filluar nga anet ne drejtim te aksit te rruges. Gjate ngjeshjes eshte e nevojshme te behet sperkatja me uje ne masen e nevojshme per te patur nje lageshti optimale materialit 6 - 8 %.
- Permbajtja e argjiles dhe materjaleve organike nuk duhet te jete mbi 10 %.

### 2.3 KASONETA

Punimet per germimin e kasonetes do te fillojne menjehere pas perfundimit te germimit, sipas percaktiveve te bera ne projekt.

Permasat e kasonetes ne gjeresi dhe thellesi jane percaktuar ne profilat terthor per çdo pikete dhe profilat terthor tip.

Me gjithe percaktimet e projektit, gjate hapjes se kasonetes te behet verifikimi i shtresave ekzistuese dhe te behen ndryshimet perkatese, kur eshte e nevojshme, te cilat do te aprovojen nga mbikqyresi.

Pjeset e asfaltit qe nuk mbeshteten ne shtresat ekzistuese te regullta, do te priten. Ne zonen e kontaktit te shtresave ekzistuese me kasoneten e re, te behet pastrimi nga dherat apo çdo material tjeter i papershtatshem.

Piketimi i kufirit te kasonetes behet pas vendosjes se aksit te rruges dhe rregullimeve te nevojshme. Piketat ngulen ne çdo 10 m minimum dhe ngjitur me keto hapen gropat te cilat tregojne tabanin e govates.

Germimi i kasonetes behet me mjete te pershtateshme, per keto lloj punimesh, qe aprovojen nga mbikqyresi. Kujdes i veçante duhet te tregohet qe gjate germimit te mos prishet struktura e dherave qe perbejne bazamentin.

Gjate germimit te kasonetes te kihet parasysh largimi i ujrave siperfaqesor dhe nentokesor, per ruajtjen e struktures se bazamentit nga lageshtia e tepert.

Germimi do te realizohet me rripa terthor me gjeresi 0.5 – 1.0 m ne çdo 20 m gjatesi, deri ne kuoten e projektit. Mbas perfundimit te ketyre rripave behet germimi ne drejtimin gjatesor te kasonetes.

Ne qofte se gjate hapjes se kasonetes del bazament i papershtatshem ose dhera te hedhur, njoftohet mbikqyresi i punimeve dhe behen ndryshimet perkatese.

Dherat e papershtatshem do te hiqen dhe do te zevendesohen me materialin e shtreses baze, duke e vendosur ate me shtresa 20 cm, te cilat ngjeshen.

Per te vertetuar pershtatshmerine e bazamentit sipas kerkesave te projektit (pika 2.3.3.14), eshte e nevojshme kryerja e provave ne laborator te certifikuar dhe te aprovuar nga konsulenti. Provat jane te detyrueshme te kryhen me kerkese te mbikqyresit, ne çdo rast kur kemi ndryshim te perberjes gjeologjike te bazamentit nga ai i dhene ne kete projekt.

Pas germimit kasoneta ngjishet me rul 8 - 10 ton me 4 – 8 kalime vajtje - ardhje ne nje vend. Ngjeshja fillon nga anet ne drejtim te aksit te rruges. Ne vendet ku nuk eshte e mundur te behet ngjeshja me rul, ajo mund te realizohet me çdo mjet tjeter te pershtatshem te aprovuar nga mbikqyresi (si tokmak mekanik ose dore).

Te gjitha uljet qe mund te ndodhin gjate ngjeshjes, duhet te plotesohen me po ate material qe ka projekt, per shtresen baze (çakull rifjuto ose zhavor).

Gjate ngjeshjes eshte e nevojshme te behet lageshtimi me uje i dherave te bazamentit per te pasur nje lageshti optimale 15 - 25 %.

Mbas ngjeshjes bazamenti duhet te plotesoje keto tregues fiziko - mekanik.

- Densiteti mbi 1.90 gr/cm<sup>3</sup>
- Treguesi i CBR ≥ 6 %.

Keta tregues do te vleresohen nga provat e kampioneve qe do te beje kontraktori dhe mbikqyresi i punimeve.

Per gjendjen e kasonetes, para fillimit te shtresave, behet akt - dorezimi i saj.

## **2.4 SHTRESAT RRUGORE**

### **2.4.1. SHTRESA E ÇAKULLIT**

Shtresa e çakullit eshte parashikuar te behet me materjale shkembore te marre nga mbeturinat e guroreve ose sterilet e minierave apo fabrikave te perpunimit te mineraleve. Kerkesat teknike per materjalin e çakullit rifjuto jepen me poshte.

Materiali guror duhet te kete fortessine 600 – 800 kg/cm<sup>2</sup>, marke thermimi nga prova Los Anxhelos LA = 16 - 30 %, permbajtje te argjiles me pak se 10 % dhe permbajtje te mbeturinave bimore me pak se 5 %.

Shtresa e çakullit eshte parashikuar te vendoset ne kasoneten e hapur ne te gjitha zgjerimet e rruges te percaktuara ne profilat terthore. Kjo shtrese eshte llogaritur dhe sherben si shtrese perfocuese e themelit te rruges.

Shtrimi i çakullit behet pasi te jete bere piketimi dhe kuotimi i sektionit te rruges sipas projektit. Pastaj shtrohen rripa terthore me gjeresi 0.5 ≤ 1 m, çdo 15 ≤ 20 m te cilat sherbejne si drejtime per shtresen.

Materiali i ketij çakulli eshte parashikuar te perftohet nga çakulli mbeturin qe gjendet ne natyre, duke bere perzgjedhjen e tij dhe kalimin ne siten me dimensione deri ne 100 mm, duke respektuar kerkesat e me poshteme.

Para perdorimit te çakullit natyror eshte e domosdoshme te kryhen provat e granulometrise dhe te ngjeshjes. Granulometria e çakullit duhet te jete e rrjedheshme me permajtje te te gjitha dimensioneve te kokrrizave  $0 \square 100$  mm. Per te patur nje ngjeshje maksimale prej 92 % (proktor i modifikuar), eshte e nevojshme qe kurba e granulometrise te futet ne fuzen e grafikut sipas standartit shteteror STASH 539-82. Shperndahet çakulli duke bere nivelimin e tij sipas profilit terthor qe kerkohet. Trashesia e shtreses se pangjeshur do te jete 26 cm, per te arritur pas ngjeshjes ne 20 cm ( koeficienti i ngjeshjes eshte 1,3 ). Behet ngjeshja paraprake e çakullit duke filluar nga anet e duke kaluar gradualisht drejt mesit te rruges. Çdo kalim i ri i cilindrit, duhet te kete gjurmen e pare  $20 \square 30$  cm.

Kontrollohet siperfaqja e ngjeshur dhe behen plotesimet e nevojshme me çakull te imet (te zgjedhur me pare), me permasa  $5 \square 35$  mm.

Vazhdon ngjeshja duke bere njekohesisht dhe sperkatjen me uje deri sa te arrijme ngjeshjen perfundimtare. Ngjeshja do te behet sipas skemes me  $6 \square 8$  kalime ne nje vend, me shpejtesi te levizjes se rulit  $1 \square 2$  km/ore.

Ngjeshja paraprake eshte mire te behet me rul me peshe  $6 \square 8$  ton, ndersa ngjeshja emevonshme me rul vibrus  $12 \square 16$  ton.

Shtresa konsiderohet e ngjeshur kur: ndalon levizja e kokrrizave te çakullit; rrota e rulit (cilindrit) nuk le gjurme; nuk kemi valezime te shtreses gjate ecjes se rulit; hedhja e nje kokrrize çakullinen rul duhet te thermohet.

#### **2.4.2. SHTRESAT E ZHAVORIT OSE ÇAKULLIT TE MINAVE**

Shtresat rrugore jane percaktuar ne profilat terthor tip, per çdo segment rruge. Çdo devijim nga projekt do te behet me miratimin nga mbikqyresi i punimeve dhe projektuesit. Trashesia e shtreses eshte dhene mesatare. Ne kete shtrese do te jepet pjerisia terthore, zgjerimi ne kthesa,profilimi i trupit te rruges simbas kuotave te projektit dhe mbushja e gropave te demtuara qe dote skarifikohen me pare.

Shtrimi i do te behet pasi te jete bere skarifikimi i dherave e materjaleve te papershtatshem dhe nivelimi i shtresave ekzistuese. Skarifikimi i shtresave ekzistuese do te behet deri ne nivelin e shtresave ekzistuese te pa demtuara, te cilat do te percaktohen ne vend nga mbikqyresi i punimeve, simbas percaktimese te dhena ne projekt dhe keto specifikime.

Hedhja dhe perhapja e materjalit do te behet me makineri ose krahe, pasi te merret aprovimi i mbikqyresit per gjendjen e shtreses se hedhur me pare. Shmangjet e lejuara ne trashesi, pas ngjeshjes, jane; + 5 cm dhe - 2 cm.

Shtrimi i materjalit do te behet me breza terthor me gjeresi  $0.5 \square 1.0$  m per çdo 20 m, te cilat do te kontrollohen ne kuote pas perfundimit te tyre dhe pas kesaj mbushet pjesa tjeter. Gjate shtrimit te jepet pjereria terthore e rruges simbas kuotave te profilave terthore te projektit.

Materiali i ngjeshur ne veper duhet te plotesoje kerkesat e meposhteme:

- Indeksi i plasticitetit IP  $\square 10$ .
- CBR minimale 30 %
- Densiteti minimal i matur ne shtresat e ngjeshura dhe te thata duhet te jetë 95 % e vleres Proktor i modifikuar.

Shtresa e çakullit te minave ose zhavorit eshte parashikuar te behen me çakull natyral te nxjere nga karierat e gurit me shperthime minash ose material tjeter guror ose humor, qe ploteson kerkesat e meposhtme:

- Materiali guror duhet te kete fortesine  $\square 800$  kg/km<sup>2</sup>.
- Marka e thermimit, nga prova Losanxhelos LA  $\square 30$  %.
- Permbajtja e argjiles duhet te jetë me pak se 8 % dhe e mbeturinave bimoreme pak se 5 %.
- Dimensioni maksimal i kokrizave nuk duhet te kaloje 2/3 e trashesise se shtreses.

Granulometria duhet te jetë e vazhduar me modul shkallezimi sipas tabeles me poshte:

Dimensioni i sitesne mm	Section 1.01 Perqindja e kalimit sipas peshes (%)
100	100
75	80 - 100
40	60 - 85
25	50 - 70
10	40 - 55
5	30 - 50
2	20 - 35
0.4	10 - 20
0.075	7 - 15

Per arritjen e treguesve te mesiperme eshte e nevojshme te behet ngjeshja me rul me peshe  $10 \square 14$  ton duke bere 8 kalime ne nje vend. Gjate ngjeshjes eshte e nevojshme te behet sperkatja meuje per te arritur lageshtine optimale, te percaktuar ne laborator (rekomandohet  $6 \square 10$  %).

Ne pjeset e seksionit te rruges qe nuk futet ruli i madh (10 □ 14 ton) ngjeshja do te behet me rulvibrues 6 □ 8 ton duke bere minimum 12 kalime ne nje vend.

Ngjeshja do te behet duke filluar nga anet ne drejtim te mesit te rruges. Çdo kalim i mevonshemduhet te shkele gjurmen e mepareshme minimum 25 cm.

Mbas ngjeshjes behet plotesimi me material te imet ne pjeset ku ka perqendrim te materialit tetrashe.

Ne qofte se gjate ngjeshjes konstatohen vende me deformime si rezultat i materjalit jo te mire,hiqet kjo pjese e shtreeses dhe zevendesohet me materjal te pershtatshem.

#### **2.4.3. SHTRESAT E STABILIZANTIT**

Shtresa e stabilizantit eshte percaktuar ne profilat terthor tip, per çdo segment rruge.

Stabilizanti eshte parashikuar te prodhohet me material gurore te thyer ose zhavor lumi te thyer,te fraksionuar qe plotesojne kerkesat e me poshteme:

- Fortesia e gureve perberes □ 800 kg/cm<sup>2</sup>.
- Marka e thermimit nga prova Losanxhelos, LA □ 30 %.
- Permbajtja e argjiles deri ne 5 % dhe materjaleve organik deri ne 3 %.

Moduli i shkallezimit te fraksioneve do te jete sipas tabeles me poshte:

Dimensioni i sites ne mm	Kalimi ne site ne %	Mbetja ne sitene %
71	100	0
40	100 - 65	0 - 35
25	75 - 35	25 - 65
10	70 - 30	30 - 70
5	55 - 23	45 - 77
2	40 - 15	60 - 85
0.4	25 - 8	75 - 92
00.75	15 - 2	85 - 98

Pranohet luhatje □ 3 %

Materiali i ngjeshur ne veper duhet te plotesoje kerkesat e me poshteme:

- Indeksi i plasticitetit IP □ 6
- CBR minimale 80 %

- Densiteti minimal i matur i shtreses se ngjeshur dhe te thatë duhet të jetë 98 % e vleres Proktor i modifikuar.

Shtrimi i materialit do të behet në të gjithë gjeresine e rruges me makineri (ose krahe), pasi të jene bere me pare breza terthore me gjatesi  $0.5 - 1.0$  m per çdo  $20 - 30$  m, të cilat kontrollohen në kuote pas perfundimit të tyre dhe pas kësaj mbushet pjesa tjeter.

Shmangjet e lejuara të sipërfaqes se perfunduar të shtreses do të jene brenda kufijve  $+ 25$  mm dhe  $- 15$  mm, nga kuota e projektit.

Per arritjen e treguesve të ngjeshjes, sipas pikes 2.4.3.3. eshte e nevojshme të behet ngjeshja me rul vibrues me peshe  $10 - 12$  ton duke bere 12 kalime në një vend. Gjate ngjeshjes eshte e nevojshme të behet sperkatje me uje për të arritur lageshtine optimale të ngjeshjes të percaktuar me pare në laborator.

Ngjeshja do të behet duke filluar nga anet në drejtim të mesit të rruges. Çdo kalim i mevonshem duhet të shkele gjurmën e meparshme 25 cm. Mbështetja e shtresës behet plotësimi me material të imet në pjeset ku ka perqendrim të materialit të trashë.

Ngjeshja quhet e perfunduar kur një kokerr çakulli e hedhur mbi mbulese thyhet nga rrata e rulit dhe nuk futet në shtresen e stabilizantit.

Levizja e trafikut, në shtresen e perfunduar duhet të behet i alternuar, me qellim që të shkelet e gjithe sipërfaqja, duke vendosur pengesa të levizeshme në rrugë (ne forme zig – zag) dhe duke vendosur kufizim shpejtësie deri në  $20$  km/orë.

#### **2.4.4. SHTRESAT ASFALTIKE**

Ky seksion perfshin pajisjen dhe hedhjen e shtreses se pare (kryesore) bituminoze mbi një shtrese baze (themel) te pergatitur ne perputhje me keto specifikime. Shtresat bituminoze qe do te perdoren janë perzierje e agregat i nxehëte, i thatë dhe bitum i nxehëte. Perzierjado te percaktohet ne perputhje me keto specifikime, te cilat bejne parashikimin per perdonimin e agregatit se bashku me bitumin e pershtatshem per te arritur kriteret e kerkuara. Masat nominale e perzierjes do te jetë masa max. nominale e agregatit te perdonur. Perzierjet do te emertoohen (identifikohen) nepermjet madhesise nominale ne mm.

***Komglomerati bituminoz***, qe do te perdoret per shtresen e pare, do te plotesoje kerkesat e specifikimeve.

Materiali i pare do te zgjidhet nga Inxhinieri sipas struktura se sipërfaqes qe do te trajtohet.

Shtresa e ***Komglomeratit bituminoz*** eshte parashikuar te behet me materiale gurore te thyer, qe plotesojne kerkesat e meposhteme:

- Materiali gurore i thyer duhet te kete fortesine  $700 - 900$  kg/cm<sup>2</sup> dhe marke thermimi nga prova Losanxhelos LA  $\square 20\%$

- Moduli i shkallezimit te fraksioneve (granulometria ) do te jetë si me poshtë:

Dimensioni i sites ne mm	Kalimi ne site ne %	Mbetja ne sitene %
25	100	0
15	100 - 65	0 - 35
10	80 - 50	20 - 50
5	60 - 30	40 - 70
2	45 - 20	55 - 80
0.4	25 - 7	75 - 93
0.18	15 - 5	85 - 95
0.075	8 - 4	92 - 96

Pranohet luhatje  3 %

- Para shtrimit te binderit behet pastrimi i shtreses se stabilizantit dhe pastaj behetsperkatje me bitum ne masen  $0.5 \text{ Kg/m}^2$ .
- Ngjeshja e shtreses do te behet me rul me peshe 10 - 12 ton me 8 - 10 kalimevajtje – ardhje ne te njetin vend.
- Agregati do te pastrohet, thahet fort dhe do pastrohet nga pluhurat e teperta. Nukduhet te permbojte argjile, suargjile apo materiale organike.

Limitet e motit. Keto duhet te aplikohen ne perputhje me paragrafin 4.4.7. Vendimi per te hedhur shtresen e pare apo jo ne kushte specifike te motit i takon Inxhinierit. Shperndarja e shtreses mund te mos behet kur temperatura e ambientit ne rruge pritet te jetë nen  $15^\circ \text{ C}$ . Ne qofte se temperatura e ambientit ne rruge pritet te bjere nen  $5^\circ \text{ C}$ , ndërpritet hedhja e shtresave asfaltike.

Pergatitja e bazes behet jo me shume se 24 ore perpara fillimit te shperndarjes se shtresave asfaltike. Baza do te fshihet dhe pastrohet nga dherat apo siperfaqet e ashpra me ane te fshesave. Nje spruco e lehte uji do te aplikohet menjehere para fillimit te shtrimit te praimerit. Ne qofte se sasia e ujit eshte me e madhe se sa duhet, atehere do pritet derisa uji i tepert te thahet dhe deri sa te arrihet një lageshi uniforme e siperfaqes. Praimeri nuk do te hidhet ne siperfaqe te ngopur me uje.

Hedhja e materialit te pare bituminoz do te behet pasi te behet sperkatja me *Prajmer*, me mjete (makineri) ne masen  $0.5 - 1 \text{ liter/m}^2$  dhe ne temperaturen e rekamanduar per produktin.

Ne kushte te trafikut, prajmeri do te hidhet ne rreshta me gjeresi sa  $\sim \frac{1}{2}$  te gjeresise se siperfaqes. Praimeri do aplikohet duke lejuar penetrimin e saj per jo me pak se 4 ore, pastaj te mbulohet me material mbushes n.q.s. duhet dhe te hapet trafiku para se materiali bituminoz te hidhet ne rrjeshtin ngjitur. Kur mbulohet rrjeshti i pare nje rrip me gjeresi 300mm do te lihet e pa mbuluar aty ku dy rrjeshtat bashkohen. Ne rastin kur trafiku mundte devijohet, praimeri mund te hidhet ne gjithe gjeresine dhe lihet ne qetesë per jo me pak se 2 dite. Gjeresia totale e praimerit do te jete 300 mm me e madhe se ajo e siperfaqes finale dhe anet do te jene paralel me vijen qendrore te rruges.

Mirembajtja dhe hapja e trafikut. Trafiku nuk do lejohet derisa materiali bituminoz te kete penetruar minimumi 5 mm, te jete thare dhe nuk do te vazhdoje nen trafik. Kur perfundimi i shtrese se pare eshte me vonese nga koha e percaktuar, kontraktori duhet te shperndaje ne njesasi minimale, rere te ashper te pakten 2 dite para hedhjes se saj dhe trafiku do lejohet te kaloje ne te. Gropat qe mund te jene krijuar do te mbushen me kujdes me material te paraperzier dhe do te ngjishen. Ndonje pjese e siperfaqes se praimerit qe permboj matarrial te tepert apo te manget do te korrigohen duke shtuar rere ose bitum.

Praimeri do te ndihmoje per lidhjen e shtresave dhe do te aplikohet vetem me udhezimet e Inxhinierit. Ai do te konsistoje ne hedhjen e lehte te emulsionit bituminoz te holluar, qe shperndahet ne siperfaqe ne menyre qe te jape jo me shume se  $0.2 \text{ kg/m}^2$ , bitum i mbetur. Shtresa e **binderit 5 cm** eshte parashikuar te behet me materjale gurore te thyer, qe plotesojnë kerkesat e meposhteme:

- Materiali gurore i thyer duhet te kete fortessine  $700 - 900 \text{ kg/cm}^2$  dhe marke thermimi nga prova Losanxhelos LA  $\square 20\%$
- Moduli i shkallezimit te fraksioneve (granulometria) do te jete si me poshte:

Dimensioni i sites ne mm	Kalimi ne site ne %	Mbetja ne sitene %
25	100	0
15	100 – 65	0 - 35
10	80 - 50	20 - 50
5	60 - 30	40 - 70
2	45 - 20	55 - 80
0.4	25 - 7	75 - 93
0.18	15 - 5	85 - 95
0.075	8 - 4	92 - 96

Pranohet luhatje  $\square 2\%$

- Para shtrimit te binderit behet pastrimi i shtreses se stabilizantit dhe pastaj behetsperkatje me bitum ne masen  $0.5 \text{ Kg/m}^2$ .
- Ngjeshja e shtreses do te behet me rul me peshe 10 - 12 ton me 8 - 10 kalimevajtje – ardhje ne te njetin vend.

Shtresa konsumuese e **asfalto – betonit 4 cm** eshte parashikuar te behet me materjale gurorete thyer, qe plotesojne kerkesat e meposhtme:

- Materiali gurore i thyer duhet te kete fortesine  $700 - 900 \text{ kg/cm}^2$  dhe marke thermimi nga prova Losanxhelos LA  $\square 15\%$ .

Moduli i shkallezimit te fraksioneve (granulometria) do te jetë si me poshte.

Dimensioni i sites ne mm	Kalimi ne site ne %	Mbetja ne sitene %
0.075	10 - 5	90 - 95
0.18	15 - 7	85 - 93
0.4	20 - 10	80 - 90
2	38 - 25	62 - 75
5	55 - 40	45 - 60
10	90 - 70	10 - 30
15	10 - 90	0 - 10

Pranohet luhatje  $\square 2\%$

- Para shtrimit te asfalto-betonit behet pastrimi dhe nivelimi i shtreses se binderitPastaj behet sperkatje me bitum ne masen  $0.5 \text{ Kg/m}^2$
- Ngjeshja e shtreses do te behet me rul me peshe 8 - 10 ton me 6 - 8 kalimevajtje – ardhje ne te njetin vend.

a) **KARAKTERISTIKAT FIZIKO - MEKANIKE TE MATERIALEVE ASFALTIKE**

MATERIAL II SHTRESES	GRANULO - METRIA	BITUMI %	STABILITET IMARSHALL (75 goditje) Kg	RIGJIDITETI MARSHALL Kg/mm <sup>2</sup>	BOSHLLEQET MARSHALL %	DENSITETI NE VEPER (Densiteti Marshall) %
ASFALTO BETON	(ii) T a b el a	4.5÷6	$\square 1000$	> 300	3÷6	$\square 97\%$
BINDER	Tabela	4÷5.5	$\square 900$	> 300	3÷7	$\square 98\%$

- Bitumi qe do te perdoret do te jete i markes 60 - 80 sipas standartit shqiptar STASH21-60 Per punimet e shtresave asfaltike do te zbatohet STASH 566 – 87 dhe rezultatet e provave laboratorike.

### **3.PUNIMET E BETONIT, KALLEPIT dhe ARMATURES SE HEKURIT**

#### **3.1Betoni monolit (i prodhuar ne kantier)**

##### **3.1.1 Kërkesa te per gjithshme per betonin**

Ne kete seksion do japim kërkesat e per gjithshme qe aplikohen mbi punimet e betonit monolit. Betonet do te prodhohen sipas kërkesave te projektit ne perputhje me standartin shqiptar STASH 562-87, 563-87.

###### **3.1.1.1 Relacionet**

Kontraktori duhet te mbaje relacione me shkrim ku perfshihet informacioni i me poshtem:

- Data e betonimit te çdo seksioni, marka e betonit, kohezgjatja e hedhjes ne veper te betonit, pozicioni i seksionit ne projekt, numrin e thaseve ose pesha totale e çimentos se perdorur ne seksion.
- Temperaturen maksimale dhe minimale ditore.
- Llojin e kampionit dhe daten e marrjes, perfshire dhe marken e tij.
- Rezultatet e provave te kampioneve te marre.

###### **3.1.1.2 Materialet**

###### **3.1.1.2.1 Perberesit**

Perberesit duhet te jene ne perputhje me specifikimet teknike.

Perberesit nuk duhet te permbojne depozitime te materialeve te demshme organike si p.sh. barishte, drunjje ose materiale te ngjashme.

Perberesit qe mund te kene një potencial per reaksione alkaline duhet te vleresohej kujdes dhe nese ka rrezik potencial per një reaksion alkalin, inxhinieri duhet te marre një vendim te qarte dhe perfundimtar mbi pershatshmerine e perberesve.

###### **3.1.1.2.2 Çimento**

Çimento duhet te jete ne perputhje me kushtet e STASH 501-87, 503-87. Markat e çimentos do te jene sipas kërkesave te betonit dhe do te percaktohen nga mbikqyresi, pas provave.

Testimi i çimentos do te behet per çdo 50 tone prodhim te gatshem. Provat duhet te kenaqin te gjitha kerkesat e projektit.

Kontraktori do te pajise çdo ngarkese te çimentos me një kopje te fatures qe deklaron sasine e dorezuar, emrin e prodhuesit dhe çertifikaten e prodhuesit e cila tregon per çdo ngarkese çimentoje provat dhe analizat e bera ne perputhje me standartet.

### **3.1.1.2.3 Rera**

Rera per betonet duhet te plotesoje kerkesat e standartit shqiptar STASH 538-87 Testimi do te behet per çdo 300 m<sup>3</sup> prodhim dhe me aprovim te mbikqyresit.

### **3.1.1.2.4 Çakelli**

Çakelli dhe zalli qe perdoren si material inert duhet te plotesoje kerkesat e STASH 540-87. Testimi do te behet per çdo 300 m<sup>3</sup> prodhim dhe me aprovim te mbikqyresit.

### **3.1.1.2.3 Uji**

Uji duhet te jete i paster, i lire nga acidet, alkalinet, sheqeri dhe substance te tjera organike. Uji i pijshem eshte ne per gjithesi i pranueshem per betonin. Pershatshmeria e ujit do te provohet nga provat e kryera ne një laborator te aprovuar.

Perberesit shtese nuk duhet te perdoren ne beton pa aprovimin e Inxhinierit i cili mund te kerkoje kryerjen e provave laboratorike perpara se keto te perdoren.

## **3.1.1.3 Depozitimi i materialeve**

### **3.1.1.3.1 Çimento**

Çimento, e cila depozitohet ne kantier duhet te jete e mbuluar qe te sigurohet një mbrojtje optimale nga lageshtia dhe nga faktore te tjere, te cilet mund te perspejtojnë prishjen e çimentos. Kur çimento eshte e ambalazhuar me thase 50 kg, theset do te vendosen ne rregull siper njeri-tjetrit, por jo me shume se 12 thase dhe do te vendosen ne menyre te tille qe te perdoren sipas radhes se mberritjes ne kantier. Depozitimi i çimentos ne sillosa ose konteniera te ngjashem duhet te parashikoje qe çimento qe merret per t'u perdonur te matet me peshe dhe jo me volum. Çimento nuk duhet perdonur kur eshte mbajtur ne magazine mbi 6 javë.

### **3.1.1.3.2 Agregatet**

Perberesit me permisa nominale te ndryshme duhet te magazinohen te ndara ne menyre qe te shmanget perzierja ose ndotja me materiale te huaja.

Zonat e magazinimit duhet te kene një baze betoni dhe një kufizim i cili do sherbeje per mosperhapjen e perberesve. Zona duhet te jete e drenazhuar mire per te parandaluar ndotjen e perberesve nga te gjitha anet.

### **3.1.1.3.3 Kapaciteti i magazinave**

Kapaciteti i parashikuar i magazinave dhe sasia e materialit te magazinuar si p.sh. çimento, aggregate ose uje duhet te jete i mjaftueshem per te siguruar vazhdueshmerine e kontrates dhe mosnderprerjen e saj per shkak te mungeses se materialeve.

### **3.1.1.4 Klasifikimi i perzjerjes se betonit**

Termat e meposhtem do te perdoren per te pershkruar marken e betonit te kerkuar:

#### **3.1.1.4.1 Betoni per qellime ndihmese:**

- 3.1.1.4.1.1 Perzierja e betonit do te perbehet nga çimento e zakonshme Portland dhe perberes me permasa nominale 40 mm.
- 3.1.1.4.1.2 Raporti i perzjerjes se perberesve me çimenton nuk duhet te jete mbi 8:1 ne volum ose 10:1 ne peshe. Ne rastin e ambalazheve te medha nuk ka nevojeper llogaritje.
- 3.1.1.4.1.3 Betoni duhet te perzihet me makineri ose me dore duke arritur një konsistence dhe ngjyre uniforme perpara perdorimit. Sasia e ujit e perdorur nuk duhet te kalojesasine e nevojshme per prodhimin e një betoni me perpunueshmeri temjaftueshme gjate hedhjes dhe ngjeshjes ne vendet e kerkuara.
- 3.1.1.4.1.4 Ngjeshja e betonit mund te kryhet me dore ose me vibrim mekanik.

#### **3.1.1.4.2 Perzierjet e projektuara**

Kur specifikohet një perzierje e projektuar per një strukturë te zakonshme betoni, kontraktori ose prodhuesi do te jene pergjegjes per caktimin e raportit te perzjerjes per te perfthuar rezistencen dhe perpunueshmerine e kerkuar, por inxhinieri do te jete pergjegjes per specifikimin e sasisë minimale te çimentos dhe ndonje te dhene tjeter që kerkohet per sigurimin e qendrueshmerise.

Marka e betonit te kerkuar do te pershkruhet me fortësine karakteristike ne  $N/mm^2$  mepermassen max te perberesit ne (mm) te treguar si indekse si psh. marka 25/20 tregon betonin me force karakteristike  $25N/mm^2$ , ndersa aggregatet me permasa max 20 mm. **Permbajtja minimale e çimentos**

Per aggregatet e dhene sasia e çimentos duhet te jete e mjaftueshme per te siguruar një perpunueshmeri te mire me një raport uje/çimento te ulet ne menyre që betoni te ngjishet teresisht duke perdorur mjetet ne dispozicionin tone.

Tabela 7.1.1 na jep permbajtjen minimale te çimentos që kerkohet kur perdorim një permase te veçante te perberesve ne betonin me çimento Pertland, per te siguruar qendrueshmerine e pranueshme nen kushtet e pershatshme te ekspozimit. Reduktimi i permbajtjes minimale te çimentos se dhene ne Tabelen 7.1.1 mund te perdoret vetem atehere kur treshja e perzieresve ka vertetuar që një beton me një

raport uje/çimento nuk eshte me i madh se ai qe jepet per kushte te veçanta, mund te prodhohet dhe qe ai eshte i vlefshem per kushtet e perdonimit dhe kompaktesimit.

#### **Kufiri mesatar i fortesise**

Perzierja e betonit duhet te jete e projektuar qe te kete te pakten permajtjen minimale te çimentos qe kerkohet dhe te kemi rezistence mesatare me te madhe se sa rezistenza karakteristike e kerkuar ose te pakten sa madhesia kufitare.

Ky kufi duhet te merret sa 2/3 e rezistences karakteristike per betone me marke  $10\text{N/mm}^2$ , ose  $15 \text{ N/mm}^2$  per betone me marke 20 ose me te madhe.

#### **Evidenca e pershtatshmerise se raportit te perzierjes se propozuar.**

Evidenca do t'i paraqitet Inxhinierit per çdo marke te betonit duke treguar punueshmerine e kerkuar, sasine e perberesve per perzierjen e propozuar dhe metoda e prodhimit per te bere te mundur marrjen e nje betoni sipas cilesise te kerkuar.

Nese te dhenat e nevojshme te forces nuk jane te arritshme, do te perqatitet treshja perzierese ose, per beton te zakonshem, do te pershtaten raportet e dhena netabelen 7.1.3. per prodhimin fillestar.

Si rrjedhim Kontraktori do te deklaroje çdo ndryshim per burimin e materialeve apo te permajtjes se çimentos e cila rezulton me nje diferenca me te madhe se  $20 \text{ kg/m}^3$  nga permajtja e deklarimit te fundit.

#### **3.1.1.4.3 Fortesia e betonit**

Kontraktori do te jete perjegjes per projektimin e perzierjes se betonit dhe per raportet e materialeve perberes, te nevojshme per prodhimin e betonit, i cili ploteson kerkesat e specifikuara ne tabelen 7.1.4 per çdo marke betoni.

Tabela 7.1.1

Permbajtja minimale e çimentos qe kerkohet per betone me çimento Portland per te siguruar qendrueshmeri nen ndikimin e kushteve te ekspozimit.

Ekspozimi	Betoni i armuar				Betoni i paranderur				Beton i thjeshte			
	Permasa max. e perberesve(mm)				Permasa max e perberesve (mm)				Permasa max. e perberesve (mm)			
	40	20	14	10	40	20	14	10	40	20	14	10
	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>
<b>I bute:</b> p.sh. Teresisht i mbrojtur nga motiose kushtet agresive, me perjashtim te periudhes se shkurter se ekspozimit ne kushtet normale te motit gjate kohes se ndertimit	220	250	270	290	300	300	300	300	200	220	250	270
<b>Mesatar:</b> p.sh. i mbrojtur nga shirat e fortedhe kunder ngrices ndersa ngopet me uje.Betoni nentoke dhe betoni vazhdimesh nen uje.	260	290	320	340	300	300	320	340	220	250	280	300
<b>I ashper:</b> psh. Ekspozuar ndaj ujit te detit, gjolit, shirave te rrembyer, lagie-tharje dhe ngrirjes ndersa laget. Subjekt i kondensimit te madh ose agjenteve korrozive.	320	360	390	410	320	360	390	410	270	310	330	360

Tabela 7.1.2

Ekspozimi	Betoni i armuar				Betoni i paranderur				Betoni i thjeshte				Raporti i lire max uje-çimento		
	Permasa max e perberesve (mm)				Permasa max e perberesve (mm)				Permasa max e perberesve (mm)						
	40	20	14	10	40	20	14	10	40	20	14	10			
	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>	Kg/m <sup>3</sup>			
I bute	200	230	250	260	0.65	300	300	300	300	0.65	180	200	220	240	0.70
Mesatar	240	260	290	310	0.55	300	300	300	300	0.65	200	230	250	270	0.60
I ashper	290	330	350	370	0.45	300	330	350	370	0.45	240	280	300	320	0.50

Kur raporti i lire maksimal uje/çimento mund te kontrollohet rigorozisht vlerat e Tabeles 7.1.1 mund te reduktohen ne:

### **Perzierjet per beton te zakonshem**

Pesha e çimentos dhe te te gjithe perberesve te thatë (ne kg) per te prodhuar afersisht 1 (nje) meter kub beton te ngjeshur bashke me perqindjet ne peshe te perberesitte imet ne teresine e perberesve te thatë.

Tabela 7.1.3

Marka e betonit	Permaza max. e perberesve (mm)	40		20		14		10	
Punueshmeria		Mesatar	Larte	Mesat.	Larte	Mesat.	Larte	Mesat.	Larte
Limitet e renies (mm)		50-100	100 -150	25-75	76-125	10-50	50-100	10-25	25-50
<b>7</b>	Çimento (Kg)	180	200	210	230	-	-	-	-
	Perberesit totale (Kg)	1950	1850	1900	1800	-	-	-	-
	Perberesit e imet (%)	30-45	30-45	35-50	35-50	-	-	-	-
<b>10</b>	Çimento (Kg)	210	230	240	260	-	-	-	-
	Perberesit totale (Kg)	1900	1850	1850	1800	-	-	-	-
	Perberesit e imet (%)	30-45	30-45	35-50	35-50	-	-	-	-
<b>15</b>	Çimento (Kg)	250	270	290	310	-	-	-	-
	Perberesit totale (Kg)	1850	1800	1800	1750	-	-	-	-
	Perberesit e imet (%)	30-45	30-45	35-50	35-50				
<b>20</b>	Çimento (Kg)	300	320	320	350	340	380	360	410
	Perberesit totale (Kg)	1850	1750	1800	1750	1750	1700	1750	1650
	Rera:								

	Zona 1 (%)	35	40	40	45	45	50	50	55
	Zona 2 (%)	30	35	35	40	40	45	45	50
	Zona 3 (%)	30	30	30	35	35	40	40	45
25	Çimento (Kg)	340	360	360	390	380	420	400	450
	Perberesit totale kg								
	Rera:	1800	1750	1750	1700	1700	1650	1750	1600
	Zona 1 (%)	35	40	40	45	45	50	50	55
	Zona 2 (%)	30	35	35	40	40	45	45	50
	Zona 3 (%)	30	30	30	35	35	40	40	45
30	Çimento (Kg)	370	390	400	430	430	470	460	510
	Perberesit totale (Kg)	1750	1700	1700	1650	1700	1600	1650	1550
	Rera:								
	Zona 1 (%)	35	40	40	45	45	50	50	55
	Zona 2 (%)	30	35	35	40	40	45	45	50
	Zona 3 (%)	30	30	30	35	30	40	40	45

### Klasa e betonit

Tabela 7.1.4

Klasa e betonit	Forca karakteristike shkatteruese per 28 dite (N/mm <sup>2</sup> )	Permaza max. e perberesve
15/20 15/40	15	20 40
20/14 20/20 20/40	20	14 20 40
25/14 25/20 25/40	25	14 20 40
30/14 30/20 30/40	30	14 20 40
40/14 40/20 40/40	40	14 20 40
50/14 50/20 50/40	50	14 20 40
60/14 60/20 60/40	60	14 20 40

Klasa e betonit tregohet nga forca e shkatterimit te kubit ne 28 dite ne N/mm<sup>2</sup> dhe permases max. te preberesve te trashe ne perzierje p.sh. Klasa 30/40 e betonit do te thote qe betoni perballon nje force shkatteruese te kubit me 30 N/mm<sup>2</sup> ne 28 dite dhe permaza max. te perberesve te trashe prej 40 mm.

Forca shkateruese e betonit qe do perdoret ne kete kontrate do te jetë ne perputhje me klasen e dhene ne tabelen 7.1.4.

Permbajtja e çimentos per çdo klase te betonit nuk do te tejkaloje madhesine e betonit. Uljet e betonit duhet te jene brenda kufirit te specifikuar ne tabelen 7.1.5.

Me perjashtim te rasteve kur drejtohen nga Inxhinieri, raporti uje/çimento i perzierjes per çdo klase te betonit nuk duhet te jete me i vogel se 1.90 edhe sikur kerkesat e forces se betonit do te arrihen me një raport uje/çimento me te ulet. Betoni me një raport uje/çimento minimal te papercaktuar do te shenohet me një simbol “E” p.sh. Klasa E 30/40 e betonit do te thote qe rapporti uje/çimento i ketij betoni do te jete me i vogel se 1.90.

### Vlerat e Uljeve

Tabela 7.1.5.

Nr.	Tipi i Konstruksionit	Ulja ne (mm)	
		max	min
1	Betone per dysheme dhe elemeteparafabrikate	75	50
2	Beton i paranderur	75	25
3	Themele te armuar te mureve dhe pilamonolite (me perjashtim te pilotave te derdhur ne te thatë).	125	50
4	Soleta, trare, kollona dhe mure tearmuar	125	50
5	Bazamente betoni, kasetat dhe muretnenstruktura e mureve	100	25

\* Ne rastet kur perdoren frekuencia te larta vibrimi, vlerat e me siperme do te reduktohen me 1/3. Betoni duhet te kete punueshmerine e pershtatshme, pa perdorur sasira te teperta uji, ne menyre qe te ngjishet mire neper qoshet e kalipit dhe perreth armatures, kanaleve pa patur nje ndarje te materialit.

### 3.1.1.4.4 Perzierja e pershkruar.

Inxhinieri do te jetë perjegjes per percaktimin e raportit se çdo materiali perberes se perzierjes se betonit. Kontraktori duhet te siguroje ne kohe ne kantier materialet specifike qe do perdoren per betonin ne sasine e porositur nga Inxhinieeri.

Kontraktori do te jetë perjegjes per furnizimin e materialeve perberes per betonin dhe ai duhet qe te pakten dy muaj perpara se te filloje punimet e betonit ne kantier, te pajise Inxhinierin me mostra te çdo materiali perberes pert'i bere provat laboratorike. Nese materialet perputhen me specifikimet, kontraktori duhet te siguroje me pas mostra te permasave te treguara nga Inxhinieri per percaktimin e raporteve te perzierjes se çdo klase te betonit. Inxhinieri do te specifikoje klasat e betonit per perzierjet e pershkruara me perjashtim te dy klasave nominale qe do specifikohen ketu e me poshte.

Per çdo klase do te kemi specifikimet e meposhtme:

- Vleresimi i formes minimale shtypese ne  $N/mm^2$  per 28 dite.
- Permase max. nominale e perberesit te trashe ne mm, dhe raporti itij ne perzierje.
- Raportin e perberesit te imet ne perzierje
- Tipi dhe rapporti i çimentos ne perzierje.
- Raporti uje/çimento
- Uljet ne mm

Inxhinieri ka te drejten te ndryshoje sipas procesit te punes, rapportet e perberesve te betonit. Perzierjet e specifikuara per t'u perdonur jane paraqitur ne projektet ose ne volumet e punes, ose kur urdherohen nga Inxhinieri jepen ne Tab. 7.1.6.

#### Perzierjet nominale

Tabela 7.1.6

Perzierja	Çimento (kg)	Perberesit (m <sup>3</sup> )	Sasia max.e ujit (litra)	Forca ngjeshese e vleresuar per 28 dite (N/mm <sup>2</sup> )
1 : 4 : 8	50	0.40	50	7
1 : 3 : 6	50	0.30	42	15
1 : 2 : 4	50	0.20	30	20

--	--	--	--	--

**Shenim:** Permaza max e perberesit te trashe dhene ne mm per nje perzierje te kerkuar do te shkruhet si shtojce e klases psh. klasa 1 : 4 : 8 /40. Raporti i perberesit te imetme ate te trashe mund te rregullohet per te prodhuar nje perzierje te punueshme.

Sasia totale e ujit perfshin dhe ate qe permbajne perberesit.

Konsistencja dhe punueshmeria do te jetë siç eshte treguar ne tabelen 7.1.5.

#### **3.1.1.4.4 Natyra dhe burimi i çdo materiali.**

Para fillimit te çdo punimi me beton ne kantier Kotraktori duhet te paraqese tek Inxhinieri, per aprovim mostra te materialeve perberes te betonit dhe nje formular ku paraqiten raportet e perzierjes qe ai propozon te perdore per çdo klase betoni.

Mostrat duhet te shoqerohen me nje evidence qe do te plotesohet me kerkesat per tipet e ndryshme te materialeve te specifikuara. Formulari i raporteve te perzierjes do te shoqerohet me evidencen ku vertetohet qe betoni i prodhuar nga materialet dhe ne raportet e propozuara do te kete karakteristikat e specifikuara. Ose:

Te dhenat ekzistuese perkatese si prove te arritjes ne vlera te kenaqshme te fortesise mesatare te lejuar dhe n.q.s. kerkohet, perpunueshmeria dhe rapporti uje/çimento, ose :

Te dhena te plota mbi testimet ose provat e perberjes, ose:

Per beton te zakonshem nje deklarate qe per prodhimin fillestar mund te perdoren proporcionet e pershtatshme te perzierjes qe jepen ne tabelen 7.1.2.

Sasite e propozuara per çdo perberes per meter kub te betonit te plete te ngjeshur jepen ne tabelen 7.1.3 te dhene me siper.

#### **3.1.1.4.5 Provat e perzierjes**

Kotraktori eshte perjegjes per te nxjerre provat per çdo marke te betonit qe do perdoret ne punime. Do te behen tre pako te veçante duke perdorur material te ngjashem qe te jetë tipik me furnizimin e propozuar dhe mundesisht ne te njejtat kushte prodhimi. Nese rrrethanat e bejne kete te pa mundur, pakot mund te perzihen ne laborator, me kusht qe te specifikohet nga Inxhinieri.

Punueshmeria e seciles nga provat e pakove, perfundon me berjen e tre kubave prej seciles pako qe te mund te kryhet testi per 28 dite. Tre kube te tjere do te behen prej seciles pako me qellim qe te testohet here tjeter nese kerkohet.

Raportet ne peshe te çimentos, ujit dhe perberesit ne secilen perzierje per te arritur rezistencen e duhur do te percaktohen dhe dorezohen Inxhinierit per aprosim. Keto raporte nuk do te ndryshojne gjate punes pa miratimin me shkrim te Inxhinierit.

### **3.1.2 Furnizimi me beton**

Ky seksion mbulon prodhimin e betonit, perfshire levizjen dhe dorezimin e materialeve, transportin, vendosjen, perpunimin e tij sipas nevojes.

Transportimi dhe vendosja e betonit miks (te perbere) mbulohet nga ky seksion dhe aksesoret e betonit, perfshire karkasat dhe armaturen ne seksionet respektive.

#### **3.1.1.2 Perzierja e betonit**

Per betonin masiv dhe betonin e shurdhuar mund te perdoren te agregatet e permendura. Sasia e çimentos, sasia e agregatit te imet ose te trashe do te maten ne peshe me perjashtim te rasteve qe bihet dakord me inxhinierin.

Nje pajisje e veçante do te sigurohet per peshimin e çimentos.

Sasia e ujit do te matet ne volum ose peshe. Çdo mase solide perzierese qe duhet te shtohet do te matet me peshe, por lengjet mund te matet me volum ose peshe.

Peshat e pakove te perberesve do te rregullohen qe te lejojne nje permbajtje te lageshtise tipike te perberesve qe do te perdomim.

Tolerancat e aparaturave matede do te jene  $\pm 3\%$  te sasise se çimentos, ujit ose te aggregateve ne total dhe  $\pm 5\%$  te perberesve shtese qe do te perdomim.

Te gjitha pajisjet matede do te ruhen ne kushte pastertie dhe sherbimi te pershtatshem.

Koha e perzierjes nuk duhet te jetë me e vogel se ajo e perdonur gjate prodhimit per vleresimin e performances se perzierjes.

Ne rastin e perzierjes me perpunueshmeri te ulet ose me permbajtje te larte çimentoje, kjo mund te mos siguroje rezistence max. dhe keshillohet te percaktohet nje kohe perzierje e mjaftueshme duke bere krahasimin e rezistences se mostrave te perzierjes me kohe te ndryshme.

#### **3.1.1.2 Kontrolli i permbajtjes se ujit**

Kontrolli i permbajtjes se ujit ne secilen pako betoni do te rregullohet e tille qe te prodhohet beton me perpunueshmerine e kerkuar nga provat e perzierjes.

### **3.1.1.3 Rregullimi i reportit te perzierjes**

Gjate prodhimit, rregullimi i reportit te perzierjes do te behet me miratimin e Inxhinierit, me qellim qe te minimizoje luhatjet e rezistences dhe per te arritur sa me afer kufirit mesatar te rezistences. Te tilla rregullime behen si pjese e kontrollit te prodhimit, por kufijte e specifikuar te permbajtjes minimale te çimentos dhe maksimumi i reportit uje/çimento duhet te ruhet. Ndryshimet ne permbajtjen e çimentos duhet te deklarohen. Rregullime te tilla te reportit te perzierjes nuk do te behen per te arritur ndonje ndryshim te vlerave ekzistuese.

### **7.1.1.2. Matja per furnizimin e betonit**

Njesia matede do te jete metri kub i matur si volum ne fund te vendosjes. Sasite do te llogariten nga dimensionet neto qe jepen ne vizatimet ose ne te dhenat e tjera te inxhinierit.

### **7.1.2. Vendosja e betonit ne veper**

Ne kete paragraf do te flasim per transportimin dhe hedhjen e betonit pas perqatitjes.

#### **7.1.2.1. Transporti dhe vendosja**

##### **7.1.3.1.1. Transporti**

Betoni i perzier duhet te shkarkohet nga betoniera dhe te transportohet ne vendinku do te perdoret ne menyre te tille qe te shmanget humbja e perberesve dhe qe perzierja e betonit te kete perpunueshmerine e duhur deri ne momentin e perdonimit.

##### **7.1.3.1.2. Hedhja ne veper**

Kontraktori duhet te njoftoj Inxhinierin te pakten 24 ore perpara se sa ai te hedhe betonin ne veper per te bere te mundur qe ai te kryeje inspektimin e tij mbi kallepet dhe hekurin e armimit. Asnjehere nuk duhet te hidhet beton ne veper pa patur aprovimin e Inxhinierit per te bere diçka te tille. Betoni do te hidhet ne veper brenda nje (1) ore pasi ai eshte shkarkuar nga betoniera dhe nuk do te lejohet shtimi i ujit ose materialeve te tjere.

Ne çdo rast qe te jete e mundur, betoni do te hidhet vertikalisht ne veper (kjo per te shmangur ndarjen apo zhvendosjen e pjeseve te fiksimit)

Duhet te shmanget rrjedha anesore e betonit gjate procesit te hedhjes ose gjate vibrimit te betonit. Betoni nuk duhet te zere shtrese kompakte horizontale me te trashe se 0.5m dhe grumbullimi duhet shmangur.

Kur perdoren goditje per te liruar betonin duhet te merren masa qe te mos shkaktohet shkeputja dhe duhet te perdoren mistri te pershtatshme per te siguruar shkarkimin e betonit.

Betoni nuk duhet te lejohet te bjere lirshem nga nje lartesi me e madhe se 1.5 m. Betoni nuk duhet hedhur gjate oreve te mbremjes nese nuk jane marre masa pernje ndriçim te pershtatshem. Per me teper, punetoret nuk do te lejohen tepunojne dy turne dhe Kontraktori duhet te siguroje nje turn te ri te fresket perpunen qe do kryhet naten.

Betoni nuk duhet te hidhet ne veper nese temperatura e ambientit eshte me poshte se  $7^{\circ}\text{C}$ . Betoni normalisht hidhet vetem ne te thate. Hedhja e betonit ne uje do te kryhet vetem ne raste te vecanta, me aprovin e Inxhinierit, ne pamundesi per te bere tharjen para hedhjes. Asnjehere betoni nuk do hidhet ne uje te rrjedhshem.

#### **7.1.3.1.3. Pompimi**

Pompimi i betonit do te kryhet vetem pas aprovimit nga ana e Inxhinierit te metodave te propozuara nga Kontraktori. Do te merren dhe mostra nga betoni i pompuar per prova laboratorike ne perfundim te shkarkimit te tubit te pompes.

#### **7.1.3.1.4. Ngjeshja (kompaktesimi)**

Betoni do te ngjishet plotesisht me mjete te aprovuara nga Inxhinieri, gjate dhe menjehere pas perfundimit te hedhjes. Do te punohet me kujdes tek kallepet dhe perreth armaturave te montuara, pa i spostuar ato.

Betoni duhet te mos kete boshlleqe dhe plane te dobesuar. Shtresat pasuese te se njejtes lartesi duhet qe te punohen bashkerisht me kujdes.

Depozitimi i betonit ne ndonje pike dhe punimet e tij ne pozicione anesore, qofte me vibrator ose ne menyra te tjera nuk lejohet.

Me aprovin e Inxhinierit, betoni mund te ngjishet me vibrator. Ne kantier duhet te kete disa vibratore ne gjendje pune si dhe pjese kembimi per to.

Duhen eleminuar ndarjet e shkaktuara nga vibrimi i tepert, pikimet (rrjedhjet e ujit).

Kur jane perdonur vibratore me zhytje duhet te eleminohet sa te jete e mundur kontakti me kallepet dhe sendet e tjera qe mund te kemi vendosur.

### **7.1.2.2. Fugat**

#### **7.1.3.2.1. Te pergjithshme**

Betonimi do te vazhdoje pa nnderprerje tek fugat e treguara ne vizatimet e punimeve ose siç eshte miratuar, me perjashtim te ndonje rasti urgjent (si thyerja e impiantit te perzierjes ose kohes se papershtatshme) qe betonimi do te

nderpritet, fugat do te realizohen ne vendin e ndalimit ne menyre qe te mos demtoje qendrueshmerine, pamjen dhe funksionin e betonit.

Ne se nuk jepet ne vizatime, pozicioni i sakte i fugave horizontale do te shenohet ne kallepe me ane te shiritave drejtues me qellim qe te sigurojme sakesisht fugen horizontale.

#### **7.1.3.2.2. Pergatitja e siperfaqes se fuges**

Kur betoni te jetë vendosur dhe ndersa eshte akoma i pampiksuar, do te hiqet nje shtrese e holle e siperfaqes dhe materialet e teperta, pa prishur agregatin, me ane te mjeteve te pershatshme me uje dhe nje furce te lehte. Kur kjo nuk eshtee mundur siperfaqja do te hiqet pas ngurtesimit te betonit me ane te mjeteve mekanike te pershatshme per marken e betonit. Siperfaqja e ashpersuar do te lahet me uje.

#### **7.1.3.2.3. Hedhja e betonit te fresket ne fugat e ndertimit**

Ne rast se betoni i fresket hidhet ne te njejtin dite, ai do te hidhet direkt ne siperfaqen e betonit te vjeter, pergaatitur si ne paragrafin 7.1.3.2.2.

Kur betoni i fresket do te hidhet nje dite me vone se sa betoni i vjeter, atehere perpara se te hidhet betoni i fresket duhet te pergaatitet nje mase me trashesi rrith 15 mm i perbere nga cimento, rere te perziera ne te njejtat raporte si te betonit te perdonur.

Masa e betonit te ri do te vendoset menjehere pas lagies me uje te betonit te vjeter.

Betoni i hedhur menjehere mbi nje konstruksion lidhes horizontal duhet te permbaje vetem 2/3 e sasise normale te aggregatit te ashper dhe nuk duhet te jetesasia e pare qe del nga perzieresi.

Kur betoni i vjeter eshte mbi 3 dite i vjeter, ai duhet te laget vazhdimesht per 24 ore, pastaj te hidhet llaçi dhe betoni i ri.

Per siperfaqe vertikale, kur eshte e mundur, pergaatitet me kujdes nje mase cimento – rere e lengshme ne rapport 1:1 dhe vihet ne siperfaqen ku menjehere pas kesaj do te hidhet betoni i ri.

Per lidhjet e konstruksionit mund te perdoret me aprovin e inxhinierit rreshire epokside. Siperfaqja e betonit te vjeter duhet pastruar, thare dhe mbrojtur ne perputhje me udhezimet e prodhimit dhe hedhjes se betonit te fresket gjate periudhes se rekomanduar nga prodhuesi.

#### **7.1.2.3. Trajtimi dhe Mbrojtja**

I gjithe betoni do te trajtohet me ane te mjeteve te aprovuara, minimumi per 7dite.

Keto kushte mund te plotesohet duke i lene format (kallepet)ne vend.

#### **7.1.2.4. Kushtet e Pafavorshme te Motit**

##### **7.1.3.4.1. Moti i Ftohte**

Betoni nuk do te vendoset gjate renies se temperatures kur temperatura atmosferike bie nen  $7^{\circ}\text{ C}$  ose gjate ngritjes se temperatures kur temperatura atmosferike eshte nen  $3^{\circ}\text{ C}$ . Betoni i cili eshte demtuar nga ngrirja ose arsyte tjetra dote hiqet dhe do te zevendesohet me beton te fresket.

##### **7.1.3.4.2. Moti i Nxehte**

Kur temperatura atmosferike eshte mbi  $32^{\circ}\text{ C}$ , temperatura e betonit ne momentin e depozitimit, nuk duhet ta kaloje kete temperature. Rezervat e aggregateve dhe te gjitha siperfaqet metalike te kontaktit do te ruhen nga rrezet e diellit ose do te freskohen duke i sperkatur me uje.

##### **7.1.3.4. Tubat**

Asnje tub qe nuk eshte treguar ne vizatimet e punes nuk do te fiksohet ne beton pa marre aprovimin. Shtresa e betonit qe mbulon tubin duhet te jete te pakten 25 mm.

##### **7.1.3.5. Matjet dhe Pagesat per Vendasjen e Betonit**

Asnje matje e veçante nuk do te behet per vendosjen e betonit. Kompensimi i plete per kerkesat e vendosjes se betonit do te perfshihen ne çmimet per betonin te paraqitura ne Volumet e Punës ne Preventiv qe perfshijne dhe furnizimin me beton.

#### **7.1.3. Testimi i betonit**

Ky paragraf do te pershkruaje menyren e testimeve te perzierjeve te betonit te projektuar dhe procedurat ne rast se deshtojne.

##### **7.1.3.1. Te pergjithshme**

Analizat laboratorike do te behen ne perputhje me specifikimet dhe do te aplikohet te gjitha parashikimet e paraqitura aty.

##### **7.1.3.2. Procedurat ne rast deshtimi**

Ne se betoni konsiderohet nga Inxhinieri qe nuk mund te permbushe Specifikimet, Inxhinieri ka te drejten te kerkoje marrjen e ndonje ose te gjitha masat e me poshtme:

Materialet dhe raportet e perzierjes mund te ndryshohen per te perfthuar një rezistence me te madhe.

Provati do te perseriten (ribehen) deri sa berthama e çpuar nga pjesa qe permbanstrukturen e betonit te prishur, te tregoje qe fortasia e betonit ploteson kerkesat e fortisise. Koha e per gjithshme e lejuar nuk duhet te kaloje 2 muaj mbas hedhjes se betonit.

Ne qofte se rezultatet e provave ne berthame, tregojne qe, pavaresisht nga periudha kohore shtese e lejuar, betoni nuk permbush kushtet specifike, do te kryhen testet e ngarkeses ne shkalle te gjere.

Ne qofte se testet ne berthame, ose testet e ngarkeses, sipas opinionit te Inxhinierit jane te pamundura per t'u kryer, ose ne se nje pjese e struktures qe testohet rrezikon te kaloje testin, Kontraktori duhet qe sipas menyes se shpjeguar nga Inxhinieri te kryej zevendesimin e çdo pjese te deshtuar apo qe permban beton qe ka deshtuar, me shpenzimet e veta.

#### **7.1.3.3. Matjet dhe pagesat per testimet**

Kosto e gjithe testeve ne perputhje me kete paragraf perfshire edhe furnizimin, pajisjen me kubik betoni duhet te mbulohen nga kontraktori dhe per llogari te tij (kontraktorit) do te jene te gjitha shqetesimet dhe vonesat qe mund te lindin.

Asnje reklamim nuk do te behet per ndonje vonese, ose ndryshim programi shkaktuar nga deshtimi i betonit dhe kontrolli laboratorik i përskruar me siper, edhe kur provat kontrollet te betonit te pranohen ose jo.

#### **7.1.4. Kallepet dhe betoni i perfunduar**

##### **7.1.4.1. Perkufizim**

Kallepet do te perfshijnë te gjitha format e perkohshme ose te perhershme qe sherbejnë per te kryer betonimin bashke me te gjitha pjeset e perkohshme qe sherbejnë per mbajtjen e tyre.

##### **4.1.5.2. Vizatimet dhe ndertimi**

Kallepet do te projektohen dhe te ndertoohen ne menyre te tille qe te mos kemi rrjedhje te materialit te betonit gjate procesit te hedhjes ne pozicionin e duhur si dhe gjate ngjeshjes se tij. Pas ngurtesimit betoni duhet te jete ne pozicionet dhe format e kerkuara, dimensionet dhe nivelet e treguar ne projekt.

Kallepet dhe nyjet duhet te jene ne gjendje te perballojne ngarkesen maksimale, presionin e betonit te lengshem, forces se eres dhe gjithe ngarkesave dhe forcave te mbivendosura. Kontraktori do te jete i vetmi per gjegjes per fortisine dhe qendrueshmerine e kallepeve.

Kontraktori duhet te pergamte vizatime dhe llogari per sistemin e kallepeve qe do te perdoren dhe t'ia parashtroje kete Inxhinierit per aprovim para se te filloje ndertimin e tyre.

Nuk do te perdoren tela lidhes, por do te perdoren shufra lidhese. Shufrat lidhese ose pjeset e heqshme do te hiqen pa u demtuar dhe vrimat do tembushen me llaç-çimento. Asnje nga copat metalike te shufrave lidhese qe ngelin te ngulura nuk duhet te jene me te dala se 40 mm nga siperfaqja e perfunduar e betonit.

Vetem po te tregohet ndryshe ne vizatime, shiritat do te behen (ndertohen) ne anen e kallepeve ne menyre qe zgavra 25x25 mm te mund te qendroje ne gjithe qoshet e dukshme te betonit, pavaresisht se te tilla zgavra jane paraqitur ne vizatim ose jo.

Aty ku shihet e nevojshme per hedhjen e betonit, mund te sigurohen disa hapje te perkohshme qe sherbejne per pastrim ose per hedhjen e betonit.

#### **7.1.5.3. Pergatitjet per kallepet**

Siperfaqet e kallepeve qe do te jene ne kontakt me betonin duhet te trajtohen per te siguruar nje disarmim te lehte dhe mos ngjitjen e betonit me kallepin.

Veshja me agjente leshues do te behet ne perputhje te plote dhe ne menyre te perpikte me instruksionet e prodhuesit.

Kallepet me derrase do te lagen lehte me uje pak para betonimit.

Para se te riperdoren, te gjitha kallepet do te riparohen dhe te gjitha siperfaqetqe jane ne kontakt me betonin do te pastrohen me kujdes pa shkaktuar demtime te siperfaqes se kallepeve.

#### **7.1.5.4. Heqja e kellepeve**

Kallepet nuk duhet te hiqen perpara se betoni te kete arritur fortesine e nevojshme per te mbajtur si peshen e tij edhe ngarkesat qe mund te vendosen mbi te.

Kushti i qendrimit te kallepeve ne vend (pa levizur) pas lidhjes se betonit, quhet i plotesuar ne rast se zbatohet periudha kohore minimale e dhene ne tabelen

7.1.3. me perjashtim kur Kontraktori i provon Inxhinierit se nje periudhe me e shkurter eshte e mjaftueshme per te plotesuar keto kushte.

**Tabela 7.1.7**

Kohezgjatja minimale e mbajtjes se kallepeve, kur kemi perdonur çimento Portland.

Tipi i Kallepit	Temperatura siperfaqsore e betonit	
	16°C	7°C

Kallepet vertikale tek kollonat, muret dhe traret e medhenj	2 dite	3 dite
Kallepe te lehte tek soletat Kembaleca (mbeshtetese) tek soletat	4 dite	7 dite
Kallepe te lehte tek traret	11 dite	14 dite
Kembaleca (mbeshtetese) tek traret	8 dite	14 dite
	15 dite	21 dite

**Shenim:** Kur perdoret çimento me ngrirje te shpejte kjo periudha mund te shkurtohet, gjithmone ne se lejohet nga Inxhinieri.

Per periudha me kohe te ftohte mund te kemi zgjatjen e kohes se mbajtjes se kallepeve me nga  $\frac{1}{2}$  dite per çdo dite qe kemi nje temperature  $7^{\circ}\text{C}$  deri ne  $2^{\circ}\text{C}$  dhe zgjatjen me nga nje dite per çdo dite qe kemi nje temperature me te vogel se  $2^{\circ}\text{C}$ .

Kallepet do te hiqen me kujdes ne menyre qe te shhangim tronditjen ose demtime te betonit.

#### 7.1.5.5. Siperfaqet e formuara, Klasat e perpunimit dhe punimet riparuese

##### Klasa A, e perpunimit te siperfaqes

Do te perdoret ne siperfaqet e betonit te pa ekspozuara. Parregullsit ne perfundim do te jene jo me te medha se ato te marra nga perdorimi i kallepeve te trashe me siperfaqe te ashper. Perfundimisht synohet te lihet siç eshte, por me pasaktesi aq te vogla te cilat mund te riparohen me metodat e miratuara nga Inxhinieri.

##### Klasa C, e Perpunimit te Siperfaqes

Do te perdoret ne siperfaqet e betonit te ekspozuara.

Per kete perpunim do te perdoren kallepe te ndertuara me materiale te cilat sigurojne nje siperfaqe te lemuar te struktura uniforme dhe pamjes se jashtme. Kallepet do te lidhen dhe fiksohen ne menyre qe te mos lihet asnje defekt siperfaqesor mbi strukturen. Kontratori duhet te rregulloje shume mire ndonje parregullsi ne rezultatin e arritur. Shenjat e fugave do te ndjekin nje skeme te rregullt te aprovuar nga Inxhinieri per t'i pershtatur me pamjen e jashtme te struktura.

Per ndonje trajtim riparues i i siperfaqes duhet te merret aprovimi i Inxhinierit dhe te behet direkt pas heqjes se kallepeve. Asnje riparim nuk do te behet perpara kontrollit nga Inxhinieri.

Zonat e vogla te zgavrave apo parregullsi te tjera si edhe siperfaqet e izoluara, do te mbushen me llaç i perbere nga çimento dhe rere ne reportin e perdonur ne beton.

Per riparimin e zgavrave te thella dhe te medha do te perdoren teknika dhe metoda te veçanta si aplikimi pneumatik i çimentos, çimentim me presion, agjente lidhes epokside etj., te perdonura me aprovin e Inxhinierit. Te gjitha zonat e riparuara do te mbahen vazhdimesht te lagura per 5 dite.

N.q.s. perpunimi i siperfaqes se eksposuar nuk ploteson kerkesat per nje strukture dhe pamje uniforme, Kontraktori do te lemoje me ferkim siperfaqen e eksposuar te struktures apo pjese te saj, n.q.s. do te kerkohet nga Inxhinieri. Para lemimit duhet te kene mbaruar te gjitha riparimet.

Siperfaqja do te laget me uje per te pakten 1 ore, lemimi fillestare do te filloje te behet me gure (karbit silici me ashpersi mesatare, duke perdonur nje sasi te vogel llaçi ne siperfaqe. Lemimi do te vazhdoje deri sa te gjitha shenjat e ngeluraapo parregullsive jane hequr dhe eshte arritur nje siperfaqe uniforme e struktura. Lemimi perfundimtar do te behet me gur karbit silici te lemuar dhe me uje. Ky lemid do te vazhdoje derisa e gjithe siperfaqja te jete e lemuar. Paskesaj siperfaqja do te lahet me furce per te hequr stukon dhe pluhurin e tepert.

## 7.1.5. Arminim

### 7.1.5.1. Materialet

- Çeliku per armim te jete i markes FeB 44 K
- Çeliku per armim i prodhuar do te permbushe kerkesat dhe do te sillet nekantier ne gjendje te shtrire (jo te mbledhur).
- Provat e çelikut do te behen ne perputhje me normat italiane CNR.
- Ne qofte se shufrat perputhen me kerkesat e CNR, Kontraktori do te leshoje nje çertifikate ku te konfirmoje qe mostrat e marra nga shufrat e levruara nga fabrika e kaluan testin. Frekuencia e marjes se mostrave dhe metoda e kontrollit te cilesise do te jete ne perputhje me tabelen 4.

### 7.1.5.2. Magazinimi

Hekuri i armimit do te jete i ngritur nga toka dhe i mbrojtur ndaj agjenteve agresiv, mbrojtja do te behet ne barake ose me mbulesa me leter katrama.

### 7.1.5.3. Kthimi i armatures

- Perforcimet do te kthehen (perkulen) sipas dimensioneve treguar ne grafikun elidhjeve.
- Me perjashtim se sa lejohet me poshte, te gjitha shufrat do te kthehen ne teftohete dhe me kujdes pa perdorur presion.
- Kthimi me te nxehte mund te lejohet me aprovim, per shufrat me diameter  $\geq 32$  mm.
- Nuk lejohen prerje me oksigjen (me flake) te shufrave me  $\square$  te larte, meperjashtim te rasteve kur e miraton inxhinieri. Shufrat e kthyera nuk duhet te drejtohen dhe te riperdoren.

#### **7.1.5.4. Vendosja dhe fiksimi:**

Hekuri i armimit duhet te vendoset sic eshte treguar ne vizatimet e projektit dhe te mbahet ne kete pozicion edhe gjate operacionit te betonimit. Ai duhet te sigurohet me ane te lidhjeve ne pikat e takimit (kryqe) me tel celiku me diameter  $= 1.25$  mm, ose me ane te kapseve te duhura ose me saldim kur lejohet nga Inxhinieri. Hekuri i armimit duhet te mbahet ne pozicionin e tij korrekt me ane te vareseve dhe te niveloher me ane te kavallotave dhe spesoreve, sipas vizatimeve dhe materialeve te aprovuara.

**SHENIM:** Pavaresisht tolerancave te dhena, trashesia e shtreses mbrojtese perreth shufrave te hekurit duhet te ruhet sic jepet ne vizatimet e projektit.

#### **7.1.5.5. Shtresa mbrojtese:**

Me termin shtrese mbrojtese ne kete rast kuptohet, trashesia minimale e pastere betonit midis siperfaqjes se shufres se hekurit dhe faqes se betonit.

Minimumi i shtreses mbrojtese duhet te jete aq sa udhezon Inxhinieri.

Shtresa mbrojtese mund te rritet ne baze te thellesise se sejciles siperfaqe qe trajtohet psh. kur betoni eshte shtyre me goditje me çelik ose kur uljet jane parashikuar.

Spesoret qe kerkohen per te siguruar qe shtresa mbrojtese te realizohet, duhet te jete prej materiali, lloji dhe viaztimi te pranuara nga inxhinieri.

Spesoret prej betoni do te behen me dimensione max. 5 mm dhe te jene prej te njejtit material si ato qe rrrethojne betonin.

Billoket do te formohen me module speciale dhe betoni do ngjeshet me vibrator banko (te sheshte) sipas miratimit te Inxhinierit.

#### **7.1.5.6. Lidhjet:**

Lidhja ose xhuntimi i shufrave te hekurit punues duhet te behet vetem sipas menyres se dhene ne vizatimet e projektit ose nese jane te aprovuara.

Gjatesia e xhuntimit (mbivendosjes) per nje bashkim nuk duhet te jete me e madhe se ajo qe jepet ne vizatimet e projektit.

**7.1.5.7. Kushtet e siperfaqjes:**

Menjehere para se te realizohet betonimi rrith hekurit, ai duhet te pastrohet, te lirohet nga balta, vaji, graso, boja, ose substanca te tjera qe mund te kene efektekimike mbi çelikun dhe betonin ose te prishin lidhjen midis tyre.

**7.1.5.8. Armatura e paranderur:**

Kushtet e meposhtme duhet te shikohen per cdo lloj (tip) armimi te paranderur.

- Certifikata e cilesise se hekurit duhet te kontrollohet nga ana e Inxhinierit, ne mungese te saj ose nese kushtet e transportit dhe ato te magazinimit jane te dyshimta, cilesia do te kontrollohet me teste (prova) shtese te kerkuara nga Inxhinieri dhe do te merren persiper nga nje laborator i autorizuar, me shpenzimet e vete kontraktorit.
- Shufrat e hekurit ose telat duhet te pastrohen duke hequr te gjitha papastertitene menyre qe te sigurohet lidhja e duhur e struktures.
- Shufrat e hekurit te korroduara duhen hequr.
- Perforcimet qe behen te paranderura duhet te jene nga e njejta tufe
- Nese shufrat kane pesuar perkulje lokale dhe kane ngelur te deformuara ato nuk duhet te perdoren dhe nuk eshte i lejueshem drejtimi i tyre. Ne rast te deformimeve te vogla (te lehta) keto per shkak te transportit apo magazinimit mund te drejtohen mekanikisht ne temperatURA me te larta se + 10 ° C.
- Per armimet e paranderura individuale (te vecanta) diagrama duhet te percaktohet nga nje laborator i licencuar me nje moster te vogel ne perputhje mete dhenat e Standartit Per armimet e mbas tensionimit, vlera e modulit elastik duhet te vendoset ne vend ne te njejten kohe me percaktimin e humbjeve te tensionit per shkak te ferkimit ferkimit.
- Vizatimet, amballazhimi, montimi i armaturave te paranderura, si dhe tensionimi, bllokimi, dhe injektimi duhet te jene ne perputhje me te dhenat e Standartit Britanik.
- Kerkesat per çeliqet e paranderur: Grada minimale e zbutjes se çelikut 270 ( AASHTO M 203 M) ose ekuivalenti (1900 Mp)

**PJESA V : DRENAZHET DHE PUNIMET MBROJTESE**

QUELLIMI

TUBAT E TOMBINOVE

TOMBINO DREJTKËNDËSHE

TOMBINO RRETHORE

NDERTIMI

GABIONET

TE PERGJITHSHME

MATERIALET

NDERTIMI

MBJELLJA Në BAR DHE VESHJA ME PLISE

TE PERGJITHSHME

MATERIALE

NDERTIMI

### **Qëllimi**

Ky seksion mbulon instalimet e nevojshme për të mbrojtur STRUKTURAT KRYESORE siç është trupi i rrugës dhe urat qoftë si instalime të reja ose si riparime të njësive ekzistuese. Seksioni përshkruan gjithashtu klasat e materialeve dhe kryerjen si duhet të punimeve.

### **TOMBINOT**

#### **TOMBINOT DREJTKENDESHE**

Tombinot mund të jenë të tipit drejtkëndësh. Puna që ka të bëjë me këtë tip strukture është specifikuar në punimet me beton, PJESA 4.

#### **TOMBINOT RRETHORE**

Kjo lloj pune konsiston në ndërtimin dhe riparimin e tombinove dhe të tubave të kullimit të ujrave në përputhje me gradat dhe dimensionet e treguarë në vizatimet ose të kërkuar nga Inxhinieri.

##### **A) Materiali, Tubat**

Tubat duhet të jenë sipas kërkesave të standartit local ose nëse s'ka, ato të AASHTO M86 ose M 170.

Çimentoja, rëra dhe uji duhet të jenë në përputhje me kërkesat e specifikuara në PJESEN 4.

Me përjashtim të rastit kur lejohet nga Inxhinieri, Kontraktori nuk duhet të porosisë apo të sjellë tubat për çdo lloj pune deri sa një listë korekte e madhësive dhe gjatësisë janë aprovuar nga Inxhinieri.

Inxhinieri rezervon të drejtën të inspektojë dhe analizojë tubat mbas dorëzimit për punime. Defekte të dëmshme të zbuluara mbas pranimit të tubave dhe para instalimit të tyre do të bëhen shkak për refuzim.

##### **B) Materiali, Rëra**

Me qëllim që të realizohet një shtrat solid rëra do të përdoret si mbushje granulare.

Rëra e kërkuar do të ketë një gradacion si:

10 mm	100%
5 mm	60-100%
1 mm	40-90 %
0.3 mm	10-50%
0.075 mm	2 - 15 %

## NDERTIMI

### A) GERMIMI

Kanali duhet të gërmohet në thellësinë e gradën e dhënë nga Inxhinieri. Një shtrat me mbushje granulare prej 100 mm trashësi (rërë) do të shpërndahet dhe ngjeshet siç kërkohet nga Inxhinieri në jo ma pak se 95% Proktor, normal.

### B) SHTRESEZIMI

Tubi duhet të mbështetet fort në shtratin - rërë me kambanën sipër dhe me ekstremet të futura plotësisht në kambanat ngjitur.  
Hapja - kambane që mbetet do të mbyllët me llaç për të mos rrjedhur ujrat dhe përsiguruar centrimin e tubave.

### C) MBULIMI

Mbasi tubi është vendosur dhe kontrolluar nga Inxhinieri, rëra do të merret përshtatin në nivel jo më të ulët se rrezja që formon 30 gradë mediametrin horizontal të tubit.  
Mbi këtë nivel materialet të zakonshme për ndërtim rruge mund të përdoren në përputhje me thellësinë aktuale nën sipërfaqen përfundimtare.

## GABIONET

### TE PERGJITHSHME

Ky zë do të konsistojë në Rrjeta Teli Gabionesh dhe Matrasash, të blera dhe të vendosura në përputhje me specifikimet e veçanta dhe specifikimet përzërat e tjerë të përfshirë.  
Puna në përgjithësi përfshin gabionet dhe matrasat e përdorura përlumenj dhe stabilizimin e rrekeve si veshje ledhi, bankine ankorimi, për ndryshimine drejtimit  
Dhe të thera si këto.

## MATERIALET

### A) MATERIALET, TE PERGJITHSHME

Zeri do të bëhet me kabëll çeliku të veshur me zink ( i galvanizuar) i cili do të blihet i palosur pete për të thjeshtuar transportin dhe përdorimin.

Zëri do të merret në përputhje me dimensionet e ndryshme që kërkojen në vizatimet ose siç udhëzon Inxhinieri. Nëse ajo atëhere kërkohet që të gjitha pjesët të kenë 1 m gjerësi. Gjatësia do të jetë sa dyfishi, trefishi ose katërfishi i gjërësisë dhe lartësia do të jetë 0,3, 0,5 ose 1 m.

### B) MATERIALI I KABLLIT

Çdo kabëll që do merret të jetë po aq i mire, cilësia komerciale e 4 kg për  $m^2$  sa edhe kablli i zhveshur.

Në përputhje me analizën AASHTO T66, kablli i veshur i galvanizuar i duhet t'i rezistojë ekspozimit ndaj Baker - Sulfatit pa u dëmtuar dhe ndryshkur.

Celiku duhet të ketë një fortësi në tërheqje prej 4-6.000 kg pér  $m^2$  me një zgjatim elastik jo më pak se 10%.

Dimensioni minimal i kabllit që do përdoret pér rrjetën do të jetë:

	Diametri mm
Trupi i kabllit	3
Perimetri i kabllit	3.75
Kabëll pér lidhje dhe bashkim	2.5

## MATERIALET, MBUSHJA ME GURE

Mbushja për këtë zë do të konsistojë në pjesë të forta shkëmbinjsh, të cilët nuk konsumohen nga ujrat apo nga kushtet e këqija atmosferike. Pjesët e shkëmbinjve duhet përgjithësisht të jenë të fraksionuara njësoj në madhësitë duke filluar nga 10-20 cm. Koshat e mbushur duhet të kenë një densitet jo më të vogël se 1.360 t pr.M3. Vëllimi i zbrazëtive duhet të shpërndahet në mënyrë të barabartë, megjithatë, copat e mëdha të shkëmbinjve duhet të jenë në sipërfaqen e ekspozuar të koshave.

### NDERTIMI

Instalimi do të ngrihet në një mënyrë cilësore siç është aprovuar nga Inxhinieri. Shtretërit duhet të nivelohen në mënyrë të përshtatshme. Elementet duhet të bashkohen në mënyrë të sigurtë përgjatë gjithë gjatësisë të fundëve të kontaktit me anë të kabllit lidhës.

Para se të vendosim mbushjen me gurë koshat duhet të tërhiqen në atë mënyrë që do t'i jape formën e duhur, vendosjen dhe ngjeshjen e mbushjes.

Gurët për mbushje në vendet e dukshme do të zgjidhen me kujdes me madhësi të njëjtë dhe copat duhet të vendosen me dorë për të siguruar një paraqitje të pastër siç aprovohet nga Inxhinieri.

Bashkimet vertikale të koshave duhet të bëhen të shkallëzuara si vendosjae tullave të ndërtimit.

Hartoi: Ing. Arben Manoku

Ing. Silvana Mici





