



S.1 NASLOVNA STRAN VODILNEGA NAČRTA 0/2

INVESTITOR/NAROČNIK:

OBČINA NAZARJE
Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje

NAZIV GRADNJE:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor – Dobletina

VRSTA PROJEKTNE DOKUMENTACIJE:

PZI (Projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)

ZA GRADNJO:

Odstranitev objekta in novogradnja

PROJEKTANT NAČRTA:

PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4b, 3310 Žalec
Pooblaščen oseb:
Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.

Podpis:

Žig:



ŠTEVILKA PROJEKTA:
21/33

ŠTEVILKA IZVODA:
1 2 3 dig

KRAJ IN DATUM
Žalec, november 2022



S.1.1 NASLOVNA STRAN NAČRTA
(Obrazec: PRILOGA 1B)

PRILOGA 1B

NASLOVNA STRAN NAČRTA

2 Načrt s področja gradbeništva

0/2 Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

naziv gradnje Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

kratek opis gradnje Odstranitev dotrajanega mostu in izvedba novega AB mostu z navezavo na cesto LC 282051

VRSTE GRADNJE NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT
ODSTRANITEV

DOKUMENTACIJA

vrsta dokumentacije PZI (projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)

☐ sprememba dokumentacije

številka projekta 21/33

PODATKI O NAČRTU

strokovno področje načrta 2 Načrt s področja gradbeništva

številka in naziv načrta 0/2 Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

številka načrta 21/33

datum izdelave november 2022

PODATKI O IZDELOVALCU NAČRTA

ime in priimek pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja ali druge osebe Matija Zavšek, dipl.inž.grad.

identifikacijska številka PI G-4590

podpis pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja ali druge osebe

MATIJA ZAVŠEK
dipl.inž.grad.
IZS PI G-4590

PODATKI O PROJEKTANTU

projektant (naziv družbe) PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.

sedež družbe Pernovo 4B, Pernovo, 3310 Žalec

vodja projekta Uroš Vogrinc, univ. dipl. inž. grad.

identifikacijska številka PI G-3810

podpis vodje projekta

UROŠ VOGRINC
univ. dipl. inž. grad.
IZS G-3810

odgovorna oseba projektanta Uroš Vogrinc

podpis odgovorne osebe projektanta





S.2 PODATKI O UDELEŽENCIH, GRADNJI IN DOKUMENTACIJI ***(Obrazec: Priloga 1A)***

PRILOGA 1A

PODATKI O
UDELEŽENCIH, GRADNJI
IN DOKUMENTACIJI

INVESTITOR

ime in priimek ali naziv družbe	Občina NAZARJE
naslov ali sedež družbe	Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje
davčna številka	SI43645151
elektronski naslov	obcina@nazarje.si
telefonska številka	03 839 13 00

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

naziv gradnje	Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Doblčina
kratek opis gradnje	Odstranitev dotrajanega mostu in izvedba novega AB mostu z navezavo na cesto LC 282051
VRSTE GRADNJE	NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT
	ODSTRANITEV

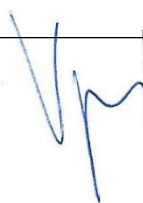
DOKUMENTACIJA

vrsta dokumentacije	PZI (projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)
	<input type="checkbox"/> sprememba dokumentacije

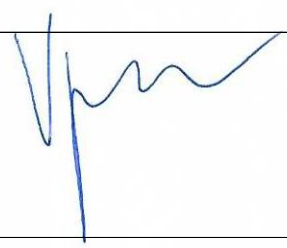
PODATKI O PROJEKTNI DOKUMENTACIJI

številka projekta	21/33
datum izdelave	november 2021

PODATKI O PROJEKTANTU

projektant (naziv družbe)	PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
sedež družbe	Pernovo 4B, Pernovo, 3310 Žalec
vodja projekta	Uroš Vogrinc, univ. dipl. inž. grad.
identifikacijska številka	PI G-3810
podpis vodje projekta	



odgovorna oseba projektanta	Uroš Vogrinc
podpis odgovorne osebe projektanta	



UDELEŽENI STROKOVNJAKI PRI PROJEKTIRANJU

Neustrezno izpusti ali dodaj vrstice. V fazi DGD in pri PZI za odstranitev se kot "gradiva, ki so jih izdelali" navedejo kakršnakoli gradiva, ki služijo vodji projekta pri pripravi DGD ali PZI za odstranitev (skice, detajli, izračuni, strokovne podlage, ki jih pred izdelavo zahtevajo področni predpisi, npr. geodetski načrt, geomehansko poročilo), v fazi PZI in PID pa načrti ter poročila o preveritvi ustreznosti strokovnih rešitev, kadar se pri projektiranju ne uporabljajo pravila evrokodov ali tehničnih smernic.

POOBlašČENI ARHITEKTI

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA GRADBENIŠTVA

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad., PI G-3810 in Matija Zavšek, dipl.inž.grad. PI G-4590

navedba gradiv, ki so jih izdelali

0/2 Vodilni načrt - načrt gradbeništva

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA ELEKTROTEHNIKE

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA STROJNIŠTVA

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA TEHNOLOGIJE

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA POŽARNE VARNOSTI

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEOTEHNOLOGIJE IN RUDARSTVA

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

Janja Marolt, univ.dipl.inž.geol. IZS RG-0128

navedba gradiv, ki so jih izdelali

7 Načrt s področja geotehnologije in rudarstva

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEODEZIJE

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

Primož Hren, univ.dipl.inž.geod. IZS Geo 0288

navedba gradiv, ki so jih izdelali

8 Načrt s področja geodezije

POOBlašČENI INŽENIRJI S PODROČJA PROMETNEGA INŽENIRSTVA

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI KRAJINSKI ARHITEKTI

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBlašČENI PROSTORSKI NAČRTOVALCI

ime in priimek, strokovna
izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

STROKOVNJAKI DRUGIH STROK

ime in priimek, strokovna izobrazba

navedba gradiv, ki so jih izdelali

po potrebi dodaj vrstice



S.3.1 KAZALO VSEBINE PROJEKTA ***(Obrazec: Priloga 3)***

PRILOGA 3

KAZALO VSEBINE PROJEKTA

KAZALO NAČRTOV

PZI		PID	
		navesti tiste načrte, ki so dopolnjeni ali izdelani na novo	
naziv načrta	številka načrta	naziv načrta	številka načrta
0/2 Vodilni načrt - načrt gradbeništva Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	21/33		

po potrebi dodaj vrstice

KAZALO IZKAZOV

PZI	št. izkaza
naziv izkaza	

po potrebi dodaj vrstice



S.3.2. KAZALO VSEBINE NAČRTA

S SPLOŠNI DEL

- S.1 Naslovna stran vodilnega načrta 0/2
- S.1.1 Naslovna stran načrta (Obrazec: Priloga 1B)
- S.2 Podatki o udeležencih, gradnji in dokumentaciji (Obrazec: Priloga 1A)
- S.3.1 Kazalo vsebine projekta (Obrazec: Priloga 3)
- S.3.2 Kazalo vsebine načrta
- S.4 Splošni podatki o gradnji (Obrazec: Priloga 4)
- S.5.1 Izjava projektanta in vodje projekta v PZI (Obrazec: Priloga 2B)
- S.5.2 Mnenja, soglasja in zapisniki

T TEHNIČNI DEL

- T.1 Tehnični opisi in izračuni
- T.1.1 Tehnično poročilo
- T.1.2 Dokaz mehanske odpornosti in stabilnosti
- T.1.3 Ostale tehnične priloge
- T.2 Projektantski popis del s predračunom

G Risbe

št. risbe	opis	merilo
G.1	Pregledna situacija	1:1.000; 1:25.000
G.2	Situacija obstoječega stanja	1:200
G.3	Gradbena situacija	1:200
G.4	Situacija zakoličbe	1:100
G.5	Situacija prometne ureditve	1:200
G.6	Zbirna karta komunalnih vodov	1:200
G.7	Katastrska situacija	1:200
G.8.1	Tloris mostu	1:50
G.8.2	Vzdolžni prerez mostu A-A	1:50
G.8.3	Prečni prerez mostu B-B	1:50
G.9.1	Vzdolžni profil ceste	1:200/100
G.9.2	Vzdolžni profil vodotoka	1:200/100
G.10.1	Karakteristični profil mostu	1:50
G.10.2	Karakteristični profil ceste	1:50
G.10.3	Prečna profila vodotoka P1-P2	1:100



G.11.1	<i>Načrt ograje</i>	1:50, 1:25, 1:10, 1:5
G.11.2	<i>Detajl merilnega čepa na podporah</i>	1:2
G.11.3	<i>Detajl merilnega čepa na prekladni plošči</i>	1:5
G.11.4	<i>Detajl prehoda novega vozišča v obstoječe stanje</i>	1:50
G.11.5	<i>Detajl postavitve prometnega znaka</i>	1:25
G.11.6	<i>Tabelarični prikaz prometne signalizacije in opreme</i>	/
G.11.7	<i>Detajl kabskega jaška DN800</i>	1:10
G.11.8	<i>Detajl obbetoniranja obstoječega kabskega voda</i>	1:10
G.11.9	<i>Detajl zavarovanja</i>	1:50
G.12.1	<i>Opažni načrt opornika s temeljem in krili v osi 1</i>	1:50
G.12.2	<i>Opažni načrt opornika s temeljem in krili v osi 2</i>	1:50
G.12.3	<i>Opažni načrt prekladne konstrukcije</i>	1:50
G.13.1	<i>Armaturni načrt temeljev</i>	1:25
G.13.2	<i>Armaturni načrt opornika v osi 1</i>	1:25
G.13.3	<i>Armaturni načrt opornika v osi 2</i>	1:25
G.13.4	<i>Armaturni načrt prekladne konstrukcije</i>	1:50; 1:25
G.13.5	<i>Armaturni načrt robnih vencev</i>	1:50; 1:25
G.13.6	<i>Opažni in armaturni načrt prehodnih plošč</i>	1:25
P	<i>Priloge</i>	
P.1	<i>Armaturni izvleček – temelji</i>	/
P.2	<i>Armaturni izvleček – opornik s krili v osi 1</i>	/
P.3	<i>Armaturni izvleček – opornik s krili v osi 2</i>	/
P.4	<i>Armaturni izvleček – prekladna konstrukcija</i>	/
P.5	<i>Armaturni izvleček – robni venci</i>	/
P.6	<i>Armaturni izvleček – prehodne plošče</i>	/
P.7	<i>Zbirni izvleček armature</i>	/



S.4 SPLOŠNI PODATKI O GRADNJI ***(Obrazec: Priloga 4)***

PRILOGA 4

SPLOŠNI PODATKI O GRADNJI

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

naziv gradnje Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina

kratek opis gradnje Odstranitev dotrajanega mostu in izvedba novega AB mostu z navezavo na cesto LC 282051

kratek opis spremembe zaradi večjih
odstopanj od gradbenega dovoljenja

Izpolniti, če gre za spremembo gradbenega dovoljenja.

kratek opis pripravljanih del

VRSTE GRADNJE NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT

ODSTRANITEV

glavni objekt most

pripadajoči objekti

objekt z vplivi na okolje NE

številka GD za obstoječe objekte

datum GD za obstoječe objekte

navedba uprav. organa, ki je izdal GD

ZEMLJIŠČA ZA GRADNJO

☐ gradnja se nanaša na stavbo☒ seznam zemljišč je v priloženi tabeli

LOKACIJSKI PODATKI

prostorski akt OPN občine Nazarje

EUP

namenska raba

(obvezno po letu 2021)

(podatek se vpisuje po letu 2021)

ZAGOTAVLJANJE KOMUNALNE OSKRBE IN PRIKLJUČEVANJE NA INFRASTRUKTURO

Izpolniti v IZP in DGD, razen če gre za spremembo namembnosti.

predvidena
komunalna oskrba

lokacija priključitve

k.o.

parcelna št.

K DOKUMENTACIJI SE PRIDOBIMO NASLEDNJA MNENJA

Izpolniti v IZP in DGD, če je za poseg relevantno.

SKLADNOST S PROSTORSKIMI AKTI

OBČINA

SKLADNOST S PROSTORSKIMI AKTI

VAROVANA OBMOČJA

VAROVALNI PASOVI INFRASTRUKTURE

PRIKLJUČEVANJE NA INFRASTRUKTURO

DRUGA MNENJA

PODATKI O POSAMEZNIH OBJEKTIH

Podatki se vpisujejo za vsak objekt posebej, pri čemer se uporabi ustrezno predlogo glede na vrsto objekta (stavbe, inženirski objekti, priključki, ureditve).

OBJEKT 1 - GRADBENI INŽENIRSKI OBJEKT

OSNOVNI PODATKI O OBJEKTIH

imenovanje objekta		Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	
kratek opis objekta		Odstranitev dotrajanega mostu in izvedba novega AB mostu z navezavo na cesto LC 282051	
parcelna številka			
katastrska občina			
vrsta gradnje		Odstranitev in novogradnja	
zahtevnost objekta		zahteven	
požarno zahteven objekt	NE	objekt z vplivi na okolje	NE
klasifikacija po CC-SI		21410 Mostovi, viadukti, nadvozi, nadhodi	
ZNAČILNOSTI ZA GRADBENO INŽENIRSKO OBJEKTE IN DRUGE GRADBENE POSEGE			

opis zmogljivosti, kapacitete, dimenzij, karakteristik objekta, če niso podane druge

Most z AB oporniki debeline 80-120cm in AB prekladno ploščo debeline 60-100cm, s svetlim razponom 20,29m. Širina povozne površine 4,00m in skupna širina s hodnikom za pešce in z robnimi venci 6,50m.



***S.5.1 IZJAVA PROJEKTANTA IN VODJE PROJEKTA V PZI
(Obrazec: Priloga 2B)***

PRILOGA 2B

IZJAVA PROJEKTANTA IN VODJE PROJEKTA V PZI

PROJEKTANT

projektant (naziv družbe)	PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
sedež družbe	Pernovo 4B, Pernovo, 3310 Žalec
odgovorna oseba projektanta	Uroš Vogrinc


IN VODJA PROJEKTA

vodja projekta	Uroš Vogrinc, univ. dipl. inž. grad.
identifikacijska številka	PI G-3810

IZJAVLJAVA

- da je projektna dokumentacija skladna z zahtevami prostorskega izvedbenega akta, gradbenimi in drugimi predpisi, da omogoča kakovostno izvedbo objekta in racionalnost rešitev v času gradnje in vzdrževanja objekta,
- da so izbrane tehnične rešitve, ki niso v nasprotju z zakonom, ki ureja graditev, drugimi predpisi, tehničnimi smernicami in pravili stroke,
- da so s projektno dokumentacijo izpolnjene bistvene in druge zahteve,
- da so bili pri izdelavi projektne dokumentacije vključeni vsi ustrezni pooblaščen arhitekti, pooblaščen inženirji ter drugi strokovnjaki, katerih strokovne rešitve so potrebne glede na namen, vrsto, velikost, zmogljivost, predvidene vplive in druge značilnosti objekta tako, da je ta izdelana celovito in medsebojno usklajena.

vodja projekta	Uroš Vogrinc, univ. dipl. inž. grad.
identifikacijska številka	PI G-3810
podpis vodje projekta	

odgovorna oseba projektanta	Uroš Vogrinc
podpis odgovorne osebe projektanta	







S.5.2 MNENJA; SOGLASJA IN ZAPISNIKI



OBČINSKA UPRAVA
Savinjska cesta 4
3331 NAZARJE

Tel: 03 839 16 00
Fax: 03 839 16 15

Številka: 351-0083/2021-4
Datum: 10. 8. 2022

OBČINA NAZARJE
SAVINJSKA CESTA 4
3331 NAZARJE

Občinska uprava Občine Nazarje izdaja na podlagi člena 282. člena Zakona o urejanju prostora (Uradni list RS, št. 199/21) ter 43. člena Gradbenega zakona (Uradni list RS, št. 199/21) v zvezi z zahtevo investitorjev Občina Nazarje, Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje, za izdajo mnenja o skladnosti predvidenega posega v prostor z Odloki občine Nazarje, naslednje

MNENJE O SKLADNOSTI

predvidenega posega v prostor z odloki občine Nazarje

- Predmet obravnave:
NADOMESTNI MOST ČEZ DRETO NA LC 282051 ŽLABOR – DOBLETINA, s CC SI 21410 – mostovi, viadukti, nadvozi, nadhodi (ZAHTEVEN OBJEKT).
- Predložena projektna dokumentacija:
Projektna dokumentacija za pridobitev mnenj in gradbenega dovoljenja za odstranitev obstoječega in novogradnjo nadomestnega mostu čez Dreto na LC 282051 Žlavor – Dobletina. Most z AB oporniki debeline 120 cm in AB prekladno ploščo debeline 80 – 120 cm, s svetlim razponom 20,29 m. Širina povozne površine 4,00 m in skupne širine z robnimi venci 5,70 m. Projektno dokumentacijo IZP št. 21/33, november 2021, je izdelal projektant PROVOG, inženirske storitve, d.o.o., Perovo 4B, 3310 Žalec, katerega odgovorni vodja projekta je Uroš Vogrinc, univ. dipl. inž. grad. PI G-3810.
- Obseg zemljišča predmeta obravnave:
Parcele št. 1199/1, 1199/2, 1182/2, 1173/1 in 829/2 vse k.o. 936 – Prihova.
- Urbanistični odlok, ki ureja zemljišče predmeta obravnave:
Odlok o občinskem prostorskem načrtu Občine Nazarje (Uradno glasilo slovenskih občin, št. 27/2019).
- Lega predmeta obravnave v urbanističnem odloku:
Enota urejanja: NA – 21 in OP – 2.
- Dodatni upoštevani odloki ali akti:
 - priporočljivo je izvajanje geološko-geotehničnih raziskav,

- v čim večji meri se ohrani obstoječa obvodna vegetacija, nove grmovnice in drevesa morajo biti avtohtona in okolju primerna,
- posegi v območje urejanja so sonaravni.

7. Varovalni pas občinske ceste: DA. Ureditev mostu po projektu je ustrezna. Hodnik za pešce v širini 1,50 m je ustrezen (91. člen OPN občine Nazarje).

8. Minimalna komunalna oskrba: DA.

9. Ali je investitor zavezanec za komunalni prispevek: NE. Na podlagi 11. člena Odloka o podlagah za odmero komunalnega prispevka za obstoječo komunalno opremo na območju Občine Nazarje (Uradno glasilo slovenskih občin, št. 37/2020) in Elaborata programa opremljanja za OPN Občine Nazarje (Uradno glasilo slovenskih občin, št. 38/2020), se plačilo komunalnega prispevka za obstoječo komunalno opremo oprosti za gradnjo drugih objektov posebnega javnega interesa, kjer je pretežni investitor Občina Nazarje v višini 100% ter 240. člena Zakona o urejanju prostora (Uradni list RS, 199/21), ki določa, da se komunalni prispevek za novo in obstoječo komunalno opremo ne plača za objekte, katerih investitor je občina ali pravna oseba javnega prava, ustanoviteljica katere je občina.

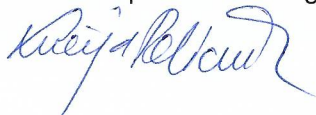
Po pregledu predložene projektne dokumentacije podajamo naslednje mnenje o skladnosti:

- **Dopustna dejavnost in gradnja, lega, velikost, oblikovanje objekta, zunanje ureditve, parcelacija**: projekt je skladen z 75., 76., 77., 78., 79., 80., 81., 82., 83., 85., 86. členom OPN občine Nazarje.
- **Priključevanje objekta na gospodarsko javno infrastrukturo in grajeno javno dobro**: projekt je skladen z 88., 89., 90., 91., 94., 96. in 100. členom OPN občine Nazarje.
- **Varstvo kulturne dediščine in ohranjanje narave**: projekt je skladen s 103., 104. členom OPN občine Nazarje.
- **Varstvo okolja in naravnih dobrin**: projekt je skladen s 105., 106., 107., 108., 109., 110. členom OPN občine Nazarje.
- **Varstvo pred naravnimi in drugimi nesrečami ter obrambne potrebe**: projekt je skladen s 113., 115. členom OPN občine Nazarje.
- **Varstvo zdravja**: projekt je skladen s 119., 120., 121., 122. členom OPN občine Nazarje.

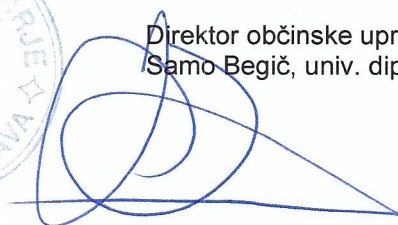
PREDVIDEN POSEG JE SKLADEN Z ODLOKI OBČINE NAZARJE,
ki urejajo gradnjo na zemljiščih predmeta obravnave.

Upravna taksa skladno z določili 32. člena Gradbenega zakona (Uradni list RS, št. 61/17, 72/17 – popr., 65/20 in 15/21 – ZDUOP), ni zaračunana.

Pripravila:
Lucija Poličnik, dipl. inž. geod.
Skupna občinska uprava SAŠA regije




Direktor občinske uprave:
Samo Begič, univ. dipl. oec.



Poslati:

- Upravna enota Mozirje, Šmihelska cesta 2, 3330 Mozirje, 1x.
- Pooblaščenca, PROVOG, inženirske storitve, d.o.o., Perovo 4B, 3310 Žalec, 1x.
- Spis, tu.



REPUBLIKA SLOVENIJA
MINISTRSTVO ZA OKOLJE IN PROSTOR
DIREKCIJA REPUBLIKE SLOVENIJE ZA VODE
Sektor območja Savinje
Mariborska c. 86, 3000 Celje



T: 03 428 88 00
E: gp.drsv-ce@gov.si
www.dv.gov.si

Številka: 35508-775/2022-3
Datum: 4. 3. 2022

Direkcija Republike Slovenije za vode (v nadaljevanju: DRSV), izdaja na podlagi petega odstavka 112. člena Gradbenega zakona (Ur. l. RS, št. 61/17 in 72/17 – popr.; v nadaljevanju: GZ) in 153. člena Zakona o vodah (Ur. l. RS, št. št. 67/02, 110/02-ZGO-1, 2/04-ZZdl-A, 41/04-ZVO-1, 57/08, 57/12, 100/13, 40/14, 56/15 in 65/20; v nadaljevanju: ZV-1), na zahtevo investitorice Občine Nazarje, Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje, ki jo po pooblastilu zastopa Provog d.o.o., Pernovo 4b, 3310 Žalec, (v nadaljevanju: pooblaščenec), naslednje

M N E N J E

o vplivu gradnje na vodni režim in stanje voda

Gradnja nadomestnega mostu čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina, na zemljišču s parc. št. 829/2, 1173/1, 1199/1 in 1199/2, vse k. o. 936 –Prihova, v občini Nazarje, na podlagi dokumentacije:

- Dokumentacija za pridobivanje mnenj in gradbenega dovoljenja (DGD) »Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina«, št. proj. 21/33, december 2021, Provog d.o.o., Žalec
- Hidrološko hidravlični elaborat »Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina«, št. EL-21/33, december 2021, Provog d.o.o., Žalec
- Geološko geomehansko poročilo o sestavi temeljnih tal, geoloških razmerah in geotehničnih pogojih gradnje, št.344-10/9021, november 2021, Geomet d.o.o., Celje

je skladna z določili ZV-1 in na njegovi podlagi sprejetimi podzakonskimi predpisi ter s predpisi, ki so veljali ob pričetku gradnje, ob upoštevanju naslednjih pogojev:

1. Načrtovan poseg mora biti izveden v skladu z navedeno dokumentacijo.
2. Investitorica mora na podlagi pridobljenega mnenja skleniti pogodbo o ustanovitvi stavbne pravice po določilih Stvarnopravnega zakonika (Uradni list RS, št. 87/02, 91/13 in 23/20 – SPZ) za gradnjo na vodnem zemljišču, in sicer na zemljišču s parc. št. 1199/1 in 1199/2, obe k.o. 936 Prihova, ki v naravi predstavljata vodotok Dreto in sta v lasti Republike Slovenije ter v upravljanju Direkcije RS za vode. Predlog za ustanovitev stavbne pravice se naslovi na Ministrstvo za okolje in prostor, Direkcijo RS za vode, Mariborska cesta 88, 3000 Celje.
3. Med gradnjo ni dovoljeno odlagati gradbenega, rušitvenega in izkopanega materiala na vodna ali priobalna zemljišča, na brežine in v pretočne profile vodotokov, na poplavno ogrožena območja, na nestabilna mesta ali na mesta, kjer bi lahko prišlo do splazitve ali erodiranja. Po končani gradnji je potrebno odstraniti vse za potrebe gradnje postavljene provizorije in odstraniti vse ostanke začasnih deponij. Vse z gradnjo prizadete površine je potrebno krajinsko ustrezno urediti.

Obrazložitev:

Investitorica Občina Nazarje, Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje, je po pooblaščenju, z vlogo z dne 1. 2. 2022, ki jo je dopolnil 4. 3. 2022, podala na Direkcijo Republike Slovenije za vode, zahtevo za izdajo mnenja h gradnji nadomestnega mostu čez Dreto, na vodni režim in stanje voda.

V 15. točki 3. člena GZ je določeno, da je mnenjedajalec državni organ, občina ali nosilec javnega pooblastila, ki na področju varstva okolja, ohranjanja narave, varstva kulturne dediščine, varstva voda, prostora, jedrske in sevalne varnosti, kmetijstva in gozdov, obrambe, carinskega in mejnega nadzora, varovanja prometne, komunalne in energetske infrastrukture, rudarstva in drugih področij, če je to določeno v zakonu, da mnenje k dokumentaciji za pridobitev gradbenega dovoljenja glede sprejemljivosti nameravane gradnje z vidika njegovih pristojnosti. V prvem odstavku 112. člena GZ je določeno, da se z dnem začetka uporabe tega zakona ne glede na posebne predpise soglasja, dovoljenja ali druge oblike odobritve nameravane gradnje (v nadaljnjem besedilu: odobritve), izdane za potrebe postopka izdaje gradbenega dovoljenja, štejejo za mnenja v skladu s tem zakonom, s čimer je izpolnjena obveznost pridobitve odobritve po posebnem predpisu. Med drugim, je glede na določila 3. točke drugega odstavka 112. člena GZ taka odobritev tudi vodno soglasje na podlagi 150. do 153.a člena ZV-1. V petem odstavku 112. člena GZ pa je določeno, da do uskladitve predpisov, ki urejajo vode, s tem zakonom izdaja mnenje iz 3. točke drugega odstavka tega člena DRSV.

Glede na navedeno se mnenja izdaja skladno z določili ZV-1 in 31. člena GZ. V 150. členu ZV-1 je tako določeno, da se poseg v prostor, ki bi lahko trajno ali začasno vplival na vodni režim ali stanje voda, lahko izvede samo na podlagi vodnega soglasja.

DRSV, SO Savinje je k predvideni gradnji izdal projektne pogoje pod št. 35506-3463/2021, z dne 22. 11. 2021.

Predmet gradnje je nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina, na zemljišču s parc. št. 829/2, 1173/1, 1199/1 in 1199/2, vse k. o. 936 –Prihova, v občini Nazarje.

Obstoječi most se bo v celoti odstranil. Zasnovan je armiranobetonski objekt, z odprtino, ki ustreza pogojem za neovirano prevajanje strugotvornega toka visokih vod Drete. Nova mostna konstrukcija premošča Dreto v enotnem razponu 20,30m in v rahlo ločni obliki. Najnižja točka na sredini voziščne konstrukcije se nahaja na koti 346,62m n.v., kar pomeni 15 cm varnosti nad Q100.

Zavarovanje brežin je načrtovano v kamnito-betonski grobi, neporavnani obliki (sonaravni izgled), beton ne prekriva zunanje tretjine kamnov. Širina dna na območju mostu bo po ureditvah znašala 13,85m in se bo prilagodila gor in dolvodni liniji brežin. Meteorne vode iz objekta bodo naravno odtekale proti brežinam in v vodotok.

Po podatkih Vodnega katastra je območje poplavno ogroženo, visoke vode Drete prelijejo levo brežino že nad mostom. Z novo ureditvijo se bo gladina vode na območju znižala za 10cm, pri tem se obseg poplavljanja na levi ter desni brežini ne spremeni, zniža pa se gladina na poplavnem območju. Tudi v tem primeru se gorvodno naredi manjša zajeza. Kota visoke vode pri mostu tako sega do 346,41m m.n.v.


Za poseg na parc. št. 1199/1 in 1199/2, obe k.o. 936 Prihova, ki v naravi predstavljata vodotok Dreto in sta v lasti Republike Slovenije ter v upravljanju Direkcije RS za vode, si mora investitorica pridobiti stavbno pravico.

Po pregledu predložene dokumentacije in vpogleda v Vodni kataster je bilo ugotovljeno, da območje posega ni vodovarstveno.

Glede na navedeno, se DRSV strinja z gradnjo po predloženi dokumentaciji.

Mnenje preneha veljati, če v dveh letih od dneva, ko je bilo izdano, ni bila vložena zahteva za izdajo gradbenega dovoljenja.




Alenka Zupančič
Podsekretar

Vročiti:

1. Provog d.o.o., Pernovo 4b, 3310 Žalec – priporočeno, po e-pošti (uros@provog.si)

Vložiti:

1. Vodna knjiga



ZAVOD REPUBLIKE SLOVENIJE
ZA VARSTVO NARAVE

OBMOČNA ENOTA CELJE

Vodnikova ulica 3 | 3000 Celje

T 03 42 60 343

E zrsvn.oee@zrsvn.si

Številka zadeve: 3562-0419/2021-2

Datum: 29. 11. 2021

PROVOG D.O.O.

Pernovo 4 B

3310 Žalec

Zadeva: Rušitev mostu in gradnja nadomestnega mostu– strokovno mnenje v postopku pridobitve gradbenega dovoljenja

Z vlogo z dne 03.11.2021, prejeto dne 12.11.2021, ste zaprosili naslovni zavod za izdajo projektnih in drugih pogojev za gradnjo mostu čez Dreto v Žlaborju.

Vlogi ste priložili:

- pooblastilo občine Nazarje,
- IZP (Provog d.o.o., št. proj. 21/33, oktober 2021),

Strokovno mnenje izdajamo v povezavi s 112. členom Gradbenega zakona (*Uradni list RS, št. 61/17 in 72/17 - popr.*) na podlagi določil 105. in 105. a člena Zakona o ohranjanju narave (*Uradni list RS, št. 96/04 - uradno prečiščeno besedilo, 61/06 - ZDru-1, 32/08 - odl. US, 8/10 - ZSKZ-B, 46/14, 21/18 - ZNOrg in 31/18; v nadaljevanju: ZON*) in skladno z 31. členom Gradbenega zakona (*Uradni list RS, št. 61/17 in 72/17 - popr.*).

Na podlagi dokumentacije ugotavljamo, da želi investitor Občina Nazarje, Savinjska cesta 4, 3331 Nazarje, zamenjati dotrajan most čez Dreto na lokalni cesti Dobletina - Žlabor. Predvidena je odstranitev obstoječega mostu in gradnja novega na isti lokaciji v dolžini 22,7 m in širini 5,8 m. Predvidena je gradnja novih temeljev mostu na brežini vodotoka in zavarovanje brežin s kamnom v betonu.

1. Strokovno mnenje s pogoji v postopku presoje sprejemljivosti posega na varovana območja (območja Natura 2000 in zavarovana območja)

Strokovno mnenje v postopku presoje sprejemljivosti posega na varovana območja izdajamo skladno s 105. a členom ZON in 3. odstavkom 42. člena Pravilnika o presoji sprejemljivosti vplivov izvedbe planov in posegov v naravo na varovana območja (*Uradni list RS št. 130/04, 53/06, 38/10, 3/11*).

Na podlagi prejete vloge in dokumentacije ugotavljamo, da se lokacija oziroma daljinski vpliv obravnavanega posega nahaja na naslednjih varovanih območjih:

Preglednica 1: Posebna varstvena območja (območja Natura 2000)

Ime območja Natura 2000	Koda	Uradna objava
Dreta	SI3000360	Uredba o posebnih varstvenih območjih – območjih Natura 2000, Uradni list RS, št. 49/04, 110/04, 59/07,

Glede na status območja, lokacijo in vrsto posega ugotavljamo, da je treba izvesti presojo sprejemljivosti posega na naravo po 105. a in 33. a členu ZON skladno s Pravilnikom o presoji sprejemljivosti vplivov izvedbe planov in posegov v naravo na varovana območja. Presajo sprejemljivosti izvede upravni organ ob izdaji gradbenega dovoljenja na podlagi tega mnenja.

V nadaljevanju podajamo ugotovitve o učinkih posega in varstvenih ciljih varovanih območij, na katere bi poseg lahko vplival ter podajamo oceno vplivov posega na varstvene cilje varovanih območij.

Menimo, da vpliv posega na cilje ohranjanja kvalifikacijskih vrst (navadni koščak, *Austropotamobius torrentium*) ne bo bistven o upoštevanju pogojev (C – nebistven vpliv pod pogoji).

Za omilitev posega podajamo sledeče druge pogoje.

- Po končanih delih se iz območja gradbišča odstrani vse materiale nenaravnega izvora (ostanki betona, lesa, kovin, umetnih mas...).
- Talnih pragov in drugih prečnih ovir v strugi vodotoka se ne postavlja in gradi.
- Izvede se vse zaščitne ukrepe, da ne pride do izpiranja cementnega mleka v vodotok ali drugega onesnaženja vode.

Vsebinska pravna podlaga, na podlagi katere izdajamo omilitvene ukrepe na območjih Natura 2000:

- Program upravljanja območij Natura 2000 (2015–2020) (sprejet na 30. seji Vlade s sklepom št. 00719-6/2015/13 z dne 9. 4. 2015, popr. s sklepom št. 00719-12/2015/4 z dne 28. 5. 2015, s sklepom št. 35600-1/2016/3 z dne 24. 3. 2016 in sklepom št. 35600-5/2020/4 z dne 7. 1. 2021).

Obrazložitev

Projekt že vključuje bistvene elemente prilagoditev na gradnjo v varovanem območju:

- brez talnih pragov,
- nagnjena niveleta dna struge,
- oporniki odmaknjeni od roba vode,
- neporavnano kamnito zavarovanje pod mostom pod naklonom 1:1.5.

Most je predviden na mestu regulirane struge Drete. Tik ob mostu se nahaja tudi gospodarski objekt (hlev). Obstoječi most ima dva od štirih opornikov v strugi Drete, dva pa na brežini. Brežine so že utrjene, vendar v slabem stanju. Projektna rešitev v manjši meri izboljšuje stanje, saj oporniki v strugi ne bodo več potrebni in s tem tudi ne utrditve v dnu struge. Predviden je izkop gradbene jame za temeljenje opornikov mostu do trdne osnove. Glede na trdno podlago, zavarovanje brežin pod mostom in manjši padec vodnega toka niso predvideni talni ali stopenjski pragovi. Grožnjo vodnemu ekosistemu in kvalifikacijski vrsti predstavljajo predvsem možnosti onesnaženja v času gradnje mostu. V dokumentaciji se naj predvidi ukrepe za preprečevanje onesnaževanja in kaljenja vode. Poseganje v prodišče nad mostom ni predvideno.

Če se ocena vpliva uvrsti v velikostni razred C, vplivi na varstvene cilje posameznih varovanih območij in njihovo celovitost ter na povezanost skladno s 25. členom Pravilnika o presoji sprejemljivosti vplivov izvedbe planov in posegov v naravo na varovana območja niso škodljivi. Skladno s 105.a členom Zakona o ohranjanju narave je v primeru odsotnosti škodljivih vplivov na varstvene cilje varovanih območij ocena vplivov gradnje objekta ugodna oziroma je gradnja takšnega objekta sprejemljiva. V primeru ocene C omilitveni ukrepi štejejo kot drugi pogoji, ki morajo biti obvezno vključeni v izrek gradbenega dovoljenja.

2. Strokovno mnenje s pogoji v postopku pridobitve gradbenega dovoljenja na območju naravnih vrednot

Strokovno mnenje v postopku pridobitve gradbenega dovoljenja na območju naravnih vrednot skladno s 105. členom ZON.

Ugotavljamo, da se lokacija obravnavanega posega nahaja na naslednjih naravnih vrednotah:

Preglednica 2: Naravne vrednote

Naravna vrednota	Ident. šte.	Zvrst	Pomen	Uradna objava
Dreta s pritoki	4481	hidrološka in ekosistemska	državni pomen	Uradni list RS, št. 111/04, 70/06, 58/09, 93/10 in 23/15 ter sklep št. 35600-46/17 z dne 16. 2. 2018

Predlagani poseg ne bo bistveno vplival na lastnosti naravne vrednote ob upoštevanju zgoraj navedenih pogojev, zato je gradnja sprejemljiva.

Skladno s 46. členom Gradbenega zakona upravni organ prosimo, da nam po zaključku postopka posreduje izdano gradbeno dovoljenje v tej zadevi (lahko po elektronski pošti).

Pripravi(a):

Gregor Kalan
naravovarstveni svetovalec

Gregor Kalan



Tanja Košar Starič
naravovarstvena svetnica, vodja
OE Celje

Tanja Košar Starič

Dokument je izdan in digitalno podpisan v dokumentnem sistemu ODOS, skladno s 63.a členom UUP.
Z odčitanjem QR kode lahko preverite elektronski podpis.



Odposlano:

- arhiv
- naslovniku po elektronski pošti: uros@provog.si.



Štev.: 4202-194/2021-4
Datum: 04. 02. 2022

PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
G. Uroš Vogrinc
Pernovo 4B
3310 Žalec

Na podlagi vloge vložnika, PROVOG, inženirske storitve, d.o.o., Pernovo 4B, 3310 Žalec, prejete dne 01. 02. 2022, daje Zavod za ribištvo Slovenije na podlagi 31. člena *Gradbenega zakona* (GZ; *Uradni list RS*, št. 61/17, 72/17 – popr., 65/20 in 15/21 – ZDUOP) in na podlagi 2. odstavka 19. člena *Zakona o sladkovodnem ribištvu* (ZSRib; *Uradni list RS*, št. 61/2006) ter na njegovi podlagi sprejetih predpisov naslednje

MNENJE K PROJEKTNi DOKUMENTACIJI ZA OBJEKT
»Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina«

V zvezi z vašo vlogo za pridobitev mnenja z dne 01. 02. 2022 ter na podlagi posredovane projektne dokumentacije (DGD) smo pregledali predloženo gradivo, ki se nanaša na gradnjo nadomestnega mostu čez Dreto, št. projekta 21/33 (PROVOG, inženirske storitve, d.o.o., Žalec, december 2021).

Iz navedenega prejetega gradiva (DGD za odstranitev objekta in izvedbo novogradnje):

- Tehnično poročilo, grafične priloge št. B.1-5, C.1-8,
- Hidrološko hidravlični elaborat, št. načrta. EL-21/33, vključno z grafičnimi prilogami št. 1-2,
- Elaborat geodetske izmere-geodetski načrt, št. načrta. GEO-S 228-2021, vključno z grafično prilogo (GEO-STORITVE Primož Hren s.p., Ljubno ob Savinji, september 2021)
- Geološko geomehansko poročilo, št. načrta. 334-10/2021 (Geomet d.o.o., Celje, november 2021),

je razvidno, da je projektna dokumentacija izdelana v skladu z izdanimi projektnimi pogoji Zavoda za ribištvo Slovenije št. 4202-194/2021-2 z dne 03. 01. 2022 in s predpisi iz pristojnosti Zavoda za ribištvo Slovenije.

Zavod za ribištvo Slovenije daje **pozitivno mnenje** k projektni dokumentaciji (DGD) za objekt »Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina«, št. projekta 21/33, PROVOG d.o.o., Žalec, december 2021, glede ustreznosti rešitev v predloženi projektni dokumentaciji (DGD, vključno z grafičnimi prilogami) v skladu s predpisi iz pristojnosti Zavoda za ribištvo Slovenije.

Pripravila:
Tjaša Kodela, mag. geog.



Direktor:
Rado Javornik, univ. dipl. inž. kmet.

Poslati:

- PROVOG, inženirske storitve, d.o.o., Pernovo 4B, 3310 Žalec, na uros@provog.si,
- Ribiška družina Mozirje, info@rd-mozirje.si, v vednost po elektronski pošti,
- Inšpekcija za lovstvo in ribištvo, Dunajska cesta 58, 1000 Ljubljana, sasa.leksan@gov.si, v vednost po elektronski pošti,
- Arhiv Zavoda za ribištvo Slovenije, tu.



09292022020900690

**PROVOG, INŽENIRSKÉ STORITVE,
D.O.O.
PERNOVO 4B**

3310 ŽALEC

Številka: 105291 - CE/497-LM

Vaš znak: 21/33

Datum: 9.2.2022

Vlagatelj: PROVOG, INŽENIRSKÉ STORITVE, D.O.O., PERNOVO 4B, 3310 ŽALEC
Investitor: OBČINA NAZARJE, SAVINJSKA CESTA 4, 3331 NAZARJE
Objekt: NADOMESTNI MOST ČEZ DRETO NA LC282051 ŽLABOR - DOBLETINA
Lokacija objekta: DOBLETINA, ŽLABOR, Občina: NAZARJE
KO: PRIHOVA Parc. št.: 829/2, 1173/1, 1199/1, 1199/2

Na podlagi 30., 31., 40., 41., 42., 43., 45., 49. in 52. člena Gradbenega zakona – GZ (Uradni list RS št. 61/2017); 9., 10., 12., 13. in 16. člena Zakona o elektronskih komunikacijah – ZEKom – 1 (Uradni list RS št. 109/2012 s spremembami) in Pravilnika o delu komisije za pregled projektne dokumentacije (Uradno glasilo Telekoma Slovenije d.d. št 3/04) vam izdajamo:

MNENJE K PROJEKTNIM REŠITVAM št.: 105291- CE/497-LM

Projekt št.: 21/33, izdelovalca PROVOG, INŽENIRSKÉ STORITVE, D.O.O., za objekt: Nadomestni most čez Dreto na LC282051 Žlabor - Dobletina je izdelan v skladu s predhodno izdanimi projektnimi pogoji št.: 102597 - CE/6677-LM.

Po pregledu dokumentacije izdajamo POZITIVNO MNENJE, v primeru sprememb projektnih rešitev si je potrebno pridobiti novo mnenje.

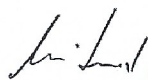
Mnenje k projektnim rešitvam velja eno leto od dneva izdaje mnenja.

Kontaktna oseba Telekoma Slovenije d.d.:

- Miran Skamen, tel.: 03 428 3426, e-pošta: miran.skamen@telekom.si

Postopek vodil:

Ludvik Miklavc



Žig:

Vodja TKO vzhodna
Slovenija:

Boris Cajnko



V vrednost: naslov, arhiv





T.1 TEHNIČNI OPISI IN IZRAČUNI

1	SPLOŠNO	1
2	LOKACIJA UREDITVE	1
3	OPIS OBSTOJEČEGA STANJA OBJEKTA.....	2
4	PROJEKTNE OSNOVE	5
5	NAČRTOVANE REŠITVE.....	9
6	MATERIALI	14
7	PROJEKTNI POGOJI IN TEHNOLOGIJA GRADNJE.....	14
8	ZAKLJUČEK.....	21



T.1.1 TEHNIČNO POROČILO

1 SPLOŠNO

Projektna dokumentacija: PZI št. 21/33 – Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor – Dobletina, obravnava rešitev za zamenjavo dotrajanega mostu na lokalni cesti Dobletina - Žlabor. Naročnik projektne dokumentacije je Občina Nazarje. Na lokaciji se nahaja obstoječ most v izvedbi armiranobetonskih opornikov, nosilnih jeklenih IPE profilov in z lesenim podenjem. Poplavne vode Drete so v preteklem obdobju erodirale temelja sredinskih opornikov, v kombinaciji z dotrajanostjo nosilne konstrukcije (IPE profili) je tako ogrožena mehanska odpornost in stabilnost mostu. Hkrati leseno podenje povzroča lastniku visoke vzdrževalne stroške zaradi kratke obstojnosti lesenih podnic na vozni površini (potrebne redne menjave na nekaj let).

Naročnik tako želi odstraniti dotrajan most in na isti lokaciji zgraditi nov ustrežnejši most v armiranobetonski izvedbi, ki ustreza zahtevam sodobnega prometa.

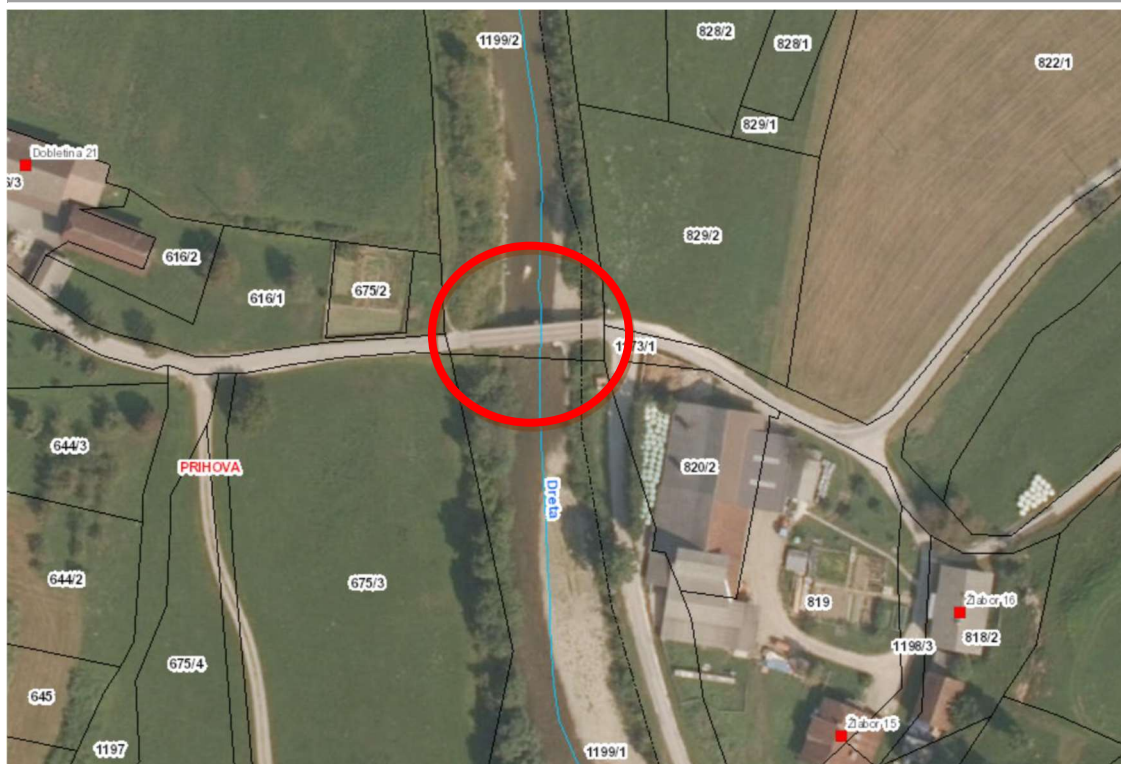
Projektna dokumentacija tako podaja rešitev navedene problematike ob upoštevanju želja investitorja.

2 LOKACIJA UREDITVE

Lokacija ureditve se nahaja v naselju Žlabor v občini Nazarje in je prikazana na sledeči pregledni karti in situaciji ureditve:



Pregledna karta 1: Pregledna karta (vir: Geopedia)



Situacija 1: Orto- foto (vir: Atlas voda).

Koordinate: GKY:496308 GKX:129901

Občina: Nazarje, naselje: Žlavor

Cesta: LC 282051

Vode: DRSV, Sektor območja Savinje

Vodotok: Dretna

Izvajalec ribiškega upravljanja: Ribiška družina Mozirje

Zavarovana območja – narava ZRSVN:

- Naravna vrednota: Dretna s pritoki (ID 4481)

Zavarovana območja – kulturna dediščina ZVKDS: območje posega ni zavarovano

3 OPIS OBSTOJEČEGA STANJA OBJEKTA

3.1 Obstoječi most

Obravnavan most se nahaja v km 1+315 Drete. Most je temeljen na dveh krajnih opornikih in podprt z dvema sredinskima opornikoma v armiranobetonski izvedbi, katerih temelja sta močno erodirana in poškodovana. Prekladno konstrukcijo predstavljajo 12 vzdolžnih jeklenih IPN400 profilov povezanih v vsakem polju z 1 prečnim jeklenim profilom prav tako IPN 400 preko katerih so pritrjene povozne prečne letve debeline 10,0 cm in nato še vzdolžne letve debeline 4,0 cm. Robova vozne površine predstavljata dve lesene letve višine 10,0 cm. Most je



skupne dolžine 27,0 m merjeno po osi mostu. Svetle odprtine obstoječega mostu znašajo širine pravokotno na strugo ~8,47+8,53+8,75 m ter višine ~3,67+4,32+4,33 m. Konstrukcija je debela cca 0,55 cm. Konstrukcijski elementi mostu so v slabem stanju. Most je širok 3,65 m in je brez hodnikov za pešce. Jekleni varnostni ograji sta v slabem stanju in sta tako po višini kot glede polnila neustrezni. Kot križanja med potokom in cesto znaša 85°. Vozišče na mostu se nahaja na absolutni višini med 346,70 in 346,90 m n.v..

3.2 Obstoječa cesta LC 282051 Žlavor - Dobletina

Cesta, ki prečka obstoječi most je kategorizirana kot lokalna cesta, LC 282051 Žlavor - Dobletina. Cesta je dvosmerna in je široka 3,00 m.

3.3 Vodotok Dreta

Vodotok Dreta je desni pritok Savinje v Nazarjah. Poteka skozi občine Gornji grad in Nazarje. Njen povirni del sega v hribovje Lepenatke in Velikega Rogatca na severni strani ter Menine planine in Dobrovelj na južni strani z nadmorsko višino tudi preko 1500 m. Posledično ima Dreta velik vzdolžni padec in izrazit hudourniški značaj.

Obravnavan most med naseljema Žlavor in Dobletina se nahaja cca. 1,315 km nad sotočjem s Savinjo.

Vplivno območje obravnavane lokacije je poplavno ogroženo, tako nad kot tudi pod mostom, večinoma gre za kmetijske površine – njive in travnike.

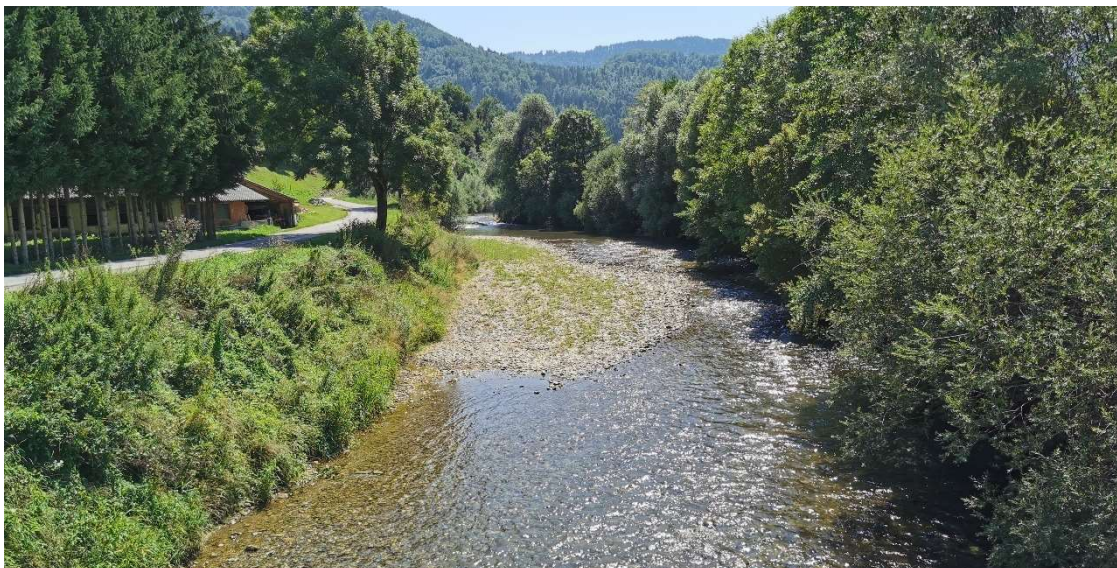
Dreta je na obravnavanem odseku regulirana. V območju nad mostom in vse do naselja Nazarje so izvedena stara obrežna kamnito betonska zavarovanja v večini prekrita z naplavinami in zarastjo. Obstoječih prečnih objektov ni. Gorvodno mostu cca. 100m je struga v desni krivini precej razširjena. Na celotni krivini je nastalo večje prodišče, ki sega vse do mostu. Brežine so gosto zaraščene predvsem s travno zarastjo, leva brežina gorvodno pa tudi z drevesno zarastjo.

3.4 Fotografije obstoječega stanja

Naslednje fotografije prikazujejo obstoječe stanje in problematiko:



Slika 1: Pogled z mostu dolvodno



Slika 2: Pogled z mostu gorvodno



Slika 3 - Pogled na most gorvodno z desne brežine (jasno razvidni erodirani temelji sredinskih opornikov)



Slika 4 - Pogled na erodiran temelj levega opornika

4 PROJEKTNE OSNOVE

4.1 Geodetske podlage

Za izdelavo projekta je bil narejen terenski ogled, uporabljen LIDAR posnetek (http://gis.arso.gov.si/evode/profile.aspx?id=atlas_voda_Lidar@Arso) in izdelan geodetski posnetek dejanskega stanja:

- *Geodetski načrt z dne 26.09.2021; št. geodetskega načrta 228-2021; GEO – STORITVE, Primož Hren s.p.*



4.2 Geološko – geomehanske osnove

Sestava temeljnih tal je opisana v *Geološko geomehanskem poročilu o sestavi temeljnih tal, geoloških razmerah in geotehničnih pogojih gradnje št. 344-10/2021, Geomet d.o.o., november, 2021*, prav tako tudi predlog temeljenja, ki je privzet v DGD. Poročilo je sestavni del DGD projektne dokumentacije, povzetek je zapisan v poglavju 5. Izsledki predhodnih raziskav.

Povzetek:

- *Na podlagi ogleda območja, ogleda izdelanih vrtin in pregleda geološke karte širšega območja (geološka karta Slovenije, list Ljubljana) ocenjujemo, da je širše obravnavano območje v osnovi zgrajeno iz kvartarnih aluvialnih nanosov. Sestavljajo jih prod, glinast prod in grušč s peskom, peščena glina in glina, ki spremljajo tok Drete. Ugotovljena globina do koder sega holocenski aluvij na območju mostu čez Dreto je max 5,4 m. Gramoz je pretežno slabo sortiran, polzaobljene do zaobljene oblike in različnega petrografskega izvora (vendar so v vrtinah prevladovali prodniki in grušči vulkanskih kamnin). Pod holocenskim aluvijem se nahaja starejša lapornata podlaga, ki jo v vrhnjem delu prekriva tanjša plast preperine.*
- *V tem območju pričakujemo seizmične pospeške do 0,150g. Podatki so povzeti po Karti potresne nevarnosti Slovenije (Agencija RS za okolje, 2002) za povratno dobo potresov 475 let. Karta se uporablja v skladu z zahtevami evropskega standarda Eurocode 8 (EC8) in je narejena za trdna tla (A kategorija po EC8). V skladu z Eurocode 8 uvrščamo tla po seizmični mikrorajonizaciji v A tip tal: Skala ali druga skali podobna geološka formacija, na kateri je največ 5 m slabšega površinskega materiala.*
- *Glede na ugodno sestavo tal in zasnovo premostitvenega objekta predlagamo, plitvo temeljenje na AB pasovnih temeljih. Zasnova AB konstrukcija premostitve je brez vmesnih podpor.*
- *Med samim vrtanjem smo v vrtinah registrirali dotok podzemne vode, ugotovljena je bila kota piezometričnega nivoja v vrtinah (dne 19.10.2021), ki je znašala med 342,7-342,9 m n. v..*
- *Pasovni temelji morajo temelji na celotnem tlorisu objekta nalegati na kompaktna tla (preperel do kompakten laporovec). Globina temeljenja mora biti pod koto mrzovanja in pod koto dna vodotoka vsaj 1,0 m.*



4.3 Hidrotehnične osnove

Hidrološko-hidravlična presoja načrtovane gradnje na Dreti je izvedena v ločenem elaboratu: Hidrološko hidravlični elaborat: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor – Dobletina, št. EL 021/33, PROVOG d.o.o., december 2021. Elaborat je sestavni del DGD projektne dokumentacije, povzetek je zapisan v poglavju 5. Izsledki predhodnih raziskav.

Povzetek:

- *Hidravlična analiza izkazuje, da v primeru pretokov Q_{100} , ki znašajo 260 m³/s je gorvodno od mostu zaznati izboljšanje do 8cm v sami strugi Drete. Na poplavnem območju je izboljšanje do 4cm. Znižanje gladin izzveni po cca 320m v sami strugi, na poplavnem območju še prej. Dolvodno od mostu se gladina vode v strugi dvigne do največ 5 cm, tik pod mostom. Vpliv ureditve hitro izzveni, 150m pod mostom je izračunani vpliv ranga 1cm in manj. Na območju osnovne šole torej vpliv načrtovanih ureditev ni več zaznaven (pod 1cm) oziroma je znotraj računske napake modela.*
- *Projektiran most v strugi Drete izboljša visokovodne razmere na območju ureditve, vpliv na gladine izven območja ureditve pa hitro izzveni. Nadomestni most normalno prevaja strugotvorni pretok, zaradi večjega pretočnega prereza mostu je omogočena tudi večja pretočnost plavin.*

4.4 Uporabljeni predpisi, standardi in normativi

- Gradbeni zakon (GZ);
- Pravilnik o podrobnejši vsebini dokumentacije in obrazcih. povezanih z graditvijo objektov
- Zakon o vodah RS (ZV-1)
- Zakon o urejanju prostora (ZUreP-2),
- Zakon o prostorskem načrtovanju (ZPNačrt),
- Zakon o cestah (ZCes-1),
- Zakon o pravilih cestnega prometa (ZPrCP),
- Zakon o varnosti in zdravju pri delu (ZVZD-1),
- Uredba o zagotavljanju varnosti in zdravja pri delu na začasnih in premičnih gradbiščih,
- Uredba o ravnanju z odpadki, ki nastanejo pri gradbenih delih,
- Uredba o emisiji snovi pri odvajanju padavinske odpadne vode z javnih cest,
- Pravilnik o projektiranju cest,
- Pravilnik o cestnih priključkih na javne ceste,



- Pravilnik za izvedbo investicijskih vzdrževalnih del in vzdrževalnih del v javno korist na javnih cestah,
- Pravilnik o podrobnejši vsebini dokumentacije in obrazcih, povezanih z graditvijo objektov,
- Tehnične smernice za ceste in objekte na cestah (TSC),
- Obtežba na objektu je upoštevana po SIST EN 1990: Osnove projektiranja in SIST EN 1991-2:2004 Osnove projektiranja in vplivi na konstrukcije – 2. del: Prometna obtežba mostov;
- Betonska nosilna konstrukcija je projektirana v skladu s SIST EN 1992-2: Projektiranje betonskih konstrukcij – 2. del: Betonski mostovi – Projektiranje in pravila za konstruiranje;
- Podporna konstrukcija je projektirana v skladu s SIST EN 1997-1: Geotehnično projektiranje-1.del: Splošna pravila.

4.5 Komunalni vodi

Na obravnavanem območju poteka vod elektronskih komunikacij. Območje gradnje se nahaja znotraj varovalnega pasu. Za izvedbo del v območju javnega voda elektronskih komunikacij je potrebno pridobiti soglasje upravljalca. Ostale GJI na območju urejanja na podlagi javnih evidenc ni. Vsi vodi so na ureditveni situaciji jasno označeni.

4.6 Zemljiškoknjižno stanje

S projektno predvidenimi ureditvami se posega na sledeče parcele:

Tabela 1: zemljišče namenjeno gradnji

Parcelne št.:	Katastrska občina	Površina parcele	Površina za gradnjo
829/2	936 Prihova	1838 m ²	21,11 m ²
1173/1	936 Prihova	2385 m ²	47,93 m ²
1199/1	936 Prihova	12315 m ²	26.14 m ²
1199/2	936 Prihova	50002 m ²	289.24 m ²

Zemljišče namenjeno gradnji je jasno prikazano v lokacijskih prikazih.

Lastništvo navedenih parcel je razvidno iz sledeče tabele.

Tabela 2: zemljiškoknjižno stanje

Parcelne št.:	Lastništvo:	k.o.:
829/2	Zasebna last: Aleš Blatnik	936 Prihova
1173/1	Javno dobro	936 Prihova
1199/1	Republika Slovenija - naravno vodno javno dobro	936 Prihova
1199/2	Republika Slovenija - naravno vodno javno dobro	936 Prihova



Z izvedbo predvidenih del se torej posega na parcele v državni lasti ali parecle v javnem dobru, razen parcele 829/2 k.o. 936 Prihova katera so v lasti: Aleša Blatnika iz Žlaborja 015, 3331 Nazarje. Poseg na omenjene parcele je na skupni površini 384,42 m² le teh.

5 NAČRTOVANE REŠITVE

5.1 Odstranitev obstoječega mostu

Predvidena je odstranitev obstoječega mostu v celoti. Most se odstrani na način postopne demontaže/rušitve konstrukcijskih elementov v sledečem vrstnem redu: demontaža robnih profilov/tirnic, lesenega podenja, nosilnih jeklenih IPN profilov in rušitev obstoječih opornikov. Ves odstranjen material se ustrezno loči za nadaljnjo predajo pooblaščenemu zbiralcu gradbenih odpadkov.

5.2 Zasnova objekta

Most je umeščen na cestni odsek LC 282051, med stacionažama 0+237,42 in 0+260,13. Os mostu sovпада s tlorisnim potekom osi ceste in je pozicioniran v premo. Skupna bruto širina mostu znaša na območju regulirane širine 6,50 m. Prečni profil na mostu je usklajen s karakterističnim profilom ceste, z uvedbo ustreznih prometno-tehničnih elementov za računsko hitrost $V_{rač} \leq 50$ km/h. Zasnovan je armiranobetonski objekt, z nosilnostjo, ki ustreza zahtevam sodobnega prometa, z odprtino, ki ustreza pogojem za neovirano prevajanje strugotvornega toka visokih vod Drete.

Most premošča reko Dreto v pretežno premočrtno merjeni dolžini, merjeni med zalednima stenama opornikov, ki znaša $L = 22,71$ m, oziroma s širino pretočne odprtine 20,20 m, merjeno pravokotno na os regulirane struge vodotoka.

Situativno je os na objektu v premi, v presečišču oklepa tangenta na os vodotoka z osjo ceste kot, ki znaša 85°. Prekladna konstrukcija zasnovana ločno z nadvišanjem 30 cm, zato znaša vzdolžni padec nivelete od sredine na vsako stran 2,50 %. Na objektu je vozišče v prečnem naklonu s padcem 2,50 % (v smeri toka reke Drete).

Karakteristični prečni profil na mostu je določen z elementi podanimi v idejni zasnovi IDZ št. 021/13, ki je bila potrjena s strani naročnika.

Karakteristični prečni profil na mostu je določen z elementi podanimi s projektno nalogo:

- Vozni pas z robnim pasom	1 x 4,00 m =	4,00 m
- Hodnik za pešce za gorvodni strani	1 x 1,50 m =	1,50 m
- Varnostni hodnik na dolvodni strani	1 x 0,50 m =	0,50 m



- 2 x prostor za zaščitno ograjo	2 x 0,25 m =	0,50 m
----------------------------------	--------------	--------

Skupna normalna širina med ograjama	6,00 m
Skupna normalna širina mostu	6,50 m

Klasifikacija nameravanih objektov je, glede na enotno klasifikacijo (CC-SI), "21410 - Mostovi in viadukti" ter "21120 - lokalne ceste in javne poti, ne kategorizirane ceste in gozdne ceste.

5.3 Opis konstrukcije objekta

Temelji in oporniki

Objekt bo temeljen na dveh opornikih – stenah, ki so integralni del okvirne konstrukcije, pri čemer oba opornika stojita na pasovnih temeljih širine 3,00 m. Temelja sta položena na s pustim betonom izboljšana temeljna tla in podložni beton (C16/20) debeline 15cm.

Krajni oporniki so elementi togega okvirja, zasnovani kot stene spremenljive debeline od 80 do 120 cm, ki zagotavljajo prenos vpetostnih momentov v temelje. Poševna krila mostu so zasnovana kot AB oporni zidovi debeline 30 cm, ki so konzolno vpeti v krajna opornika.

Prekladna konstrukcija

Prekladna konstrukcija je zasnovana kot monolitna, izotropna plošča, spremenljive statične višine od 60 do 100 cm. Primarna nosilna konstrukcija je po zasnovi elastično vpet okvir.

Prehodne plošče in zasipni klini

Prehod med objektom in zalednim nasipom oblikujemo po detajlu, ki ga za predmetno dolžino objekta in rang ceste predlaga TSC 07., dolžine 3,70 m.

Kakovost materiala, ki bo izveden istočasno z gradnjo nasipa ceste mora biti iz materiala, ki mora ustrezati vsem kriterijem po TSC 06.100:2003. Zasipne kline je potrebno izvajati v plasteh maks. po 20 cm, iz zmrzlinško odpornega materiala brez organskih primesi. Za zgostitev klinov iz nekoherentnih materialov, določene v TSC 07. upoštevamo pogoje:

$z > 2,00$ m pod planumom posteljice – 92% MMP,

$z < 2,00 > 0,50$ m pod planumom posteljice – 95% MMP,

$z < 0,50$ m pod planumom posteljice – 98% MMP.

Na planumu kamnite posteljice in pod prehodnimi ploščami je potrebno doseči $E_{v2}=80\text{MPa}$. Za temelji se izkop zapolni s pustim betonom C16/20. Predvidena je izdelava dveh prehodnih plošč za preprečevanje posedkov vozišča tik ob mostnih opornikih.



5.4 Konstrukcijski detajli in oprema objekta

Hidroizolacija voziščne plošče

Hidroizolacija prekladne konstrukcije se izvede bitumenskim trakom. Lepljenje trakov poteka na predhodno pripravljeno površino. Podlaga mora biti oprana in obdelana tako, da se prepreči poškodbe trakov in omogoči kvalitetno sprijemnost.

Sestava horizontalne hidroizolacije:

- Vodotesen beton voziščne plošče
- Osnovni bitumenski premaz kot npr. IBITOL E-5
- Tesnilna plast iz bitumenskih trakov (d=5mm) z nosilcem iz poliesterskega filca kot npr. Izotekt P5 M. Hidroizolacija se vgradi s popolnim varjenjem površine traku s plinskim gorilnikom ali z lepljenjem z vročo bitumensko lepilno maso kot npr. BITU M
- Zaščitna asfaltna plast hidroizolacije

Vsi detajli, ki se nanašajo na izvedbo hidroizolacije se izvajajo v skladu z navodili proizvajalca ter smernicami TSC 07.104 Hidroizolacije cestnih objektov .

Zasuti deli objekta ostanejo neizolirani, je predvidena izvedba po principu "bele kadi". Ponudniku bo prepuščena alternativna odločitev o izvedbi objekta s klasično "črno" ali sintetično izolacijo.

Rege med robniki so tesnjene z malto in trajnoelastičnim kitom, rega med robnikom in hodnikom je prav tako tesnjena s trajnoelastičnim kitom (npr.: Sikaflex PRO3 WF 9, med robnikom in asfaltom pa je stik tesnjen s trakom (npr.: Igas-R ali Sikaflex T68NS).

Hodniki

Površine na varovalnih in pohodnih hodnikih bodo izvedene kot metličene. Vsi robniki na objektu so granitni robniki, pokončni, dimenzije 20/23 cm, s stopnjo 18 cm.

Ležišča

Zaradi AB okvirne konstrukcije ležišča niso potrebna.

Dilatacije

Zaradi okvirne konstrukcije objekta, objekt nima dilatacij.



Merilni čepi

Na objekt se vgradi 6 merilnih čepov. Merilni čep se vgradi na vsako stran hodnika v sredini polja ter na vsako stran opornika.

Zaščitna ograja, Komunalni vodi

Na objektu je predvidena klasična jeklena cevna zaščitna ograja z vertikalnimi polnili za pešce, $h = 1,20$ m nameščena na robni venec. Ograja se pritrdi s sidrno ploščo, ki se vijaki s HST vijaki. Izvedba in samo pritrdjevanje ograje na voziščno konstrukcijo poteka v skladu z navodili proizvajalca. Varovalna ograja se lahko ob željah investitorja ali pogojih soglasodajalcev izvede drugače. Za prehod morebitnih vodov javne gospodarske infrastrukture sta na gorvodni strani v hodniku za pešce predvideni dve PVC cevi premera 110 mm, na dolvodni strani v varnostnem hodniku pa 1 PVC cev premera 110 mm.

Vidne betonske površine

Vsi ostri robovi morajo biti posneti s trikotno letvijo dimenzijami kot je navedeno v načrtih. Opažni elementi morajo biti enakomerno razporejeni in oblikovani. Površina betona mora imeti enotno barvo, brez agregatnih gnezd.

Odvodnjavanje

Projektna rešitev odvajanja in čiščenja padavinskih odpadnih voda z javnih cest mora biti usklajena z Uredbo o emisiji snovi pri odvajanju padavinske vode z javnih cest. V našem primeru je prometna obremenitev mostu izpod meje, ki določa posebne ukrepe za odvajanje onesnažene vode v vodotok.

Projektna rešitev odvajanja in čiščenja padavinskih odpadnih voda z javnih cest je usklajena z Uredbo o emisiji snovi pri odvajanju padavinske vode z javnih cest. V našem primeru je prometna obremenitev mostu izpod meje, ki določa posebne ukrepe za odvajanje onesnažene vode v vodotok. Na samem objektu izlivniki niso predvideni. Predviden je vzdolžni padec 2,50 % in prečni nagib 2,50 %, ki bo omogočal odvajanje vode z naravnim odtekanjem proti brežinam in nato v strugo potoka. Dodatno se na objektu predvidi vgradnja dveh cevk za pronicajočo vodo v razmaku 10,00 m.

5.5 Vozišče in cesta JP 964081

Vozišče na mostu:

- Obrabno zaporna plast AC 8 surf B 50/70 A3 v debelini 4 cm



- Zaščitni sloj hidroizolacije: AC 8 surf PmB 45/80 A3, Z4 v debelini 3cm
- Hidroizolacija 1 cm

Vozišče na cesti:

- Obrabno nosilna plast AC 8 surf (B 50/70 A3) v debelini 4 cm
- Nosilna zaščitna plast AC 22 base (B 50/70 A3) v debelini 6 cm
- Drobljenec TD 32 v debelini 20 cm
- Zmrzlinso odporna kamnita posteljica TD63 v debelini 45cm
- Geotekstil

Kakovost materiala za izvedbo voziščne konstrukcije mora ustrezati vsem kriterijem po TSC 06.300 / 06.410 : 2009 Smernice in tehnični pogoji za graditev asfaltnih plasti.

5.6 Prometna ureditev

Na celotni trasi rekonstrukcije ceste je predvidena vertikalna signalizacija. Znakovna oprema naj bi voznike v čim večji meri obveščala in opozarjala na prometni režim na mostu.

Vertikalna signalizacija

V območju obdelave sta predvidena prometna znaka 2105 »Prednost vozil iz nasprotnne smeri«, in 2106 »Prednost vozil na delu ceste, kjer se izmenično izvaja enosmerni promet, pred vozili, ki pripeljejo iz nasprotnne smeri«.

Situacija prometne ureditve je razvidna na risbi G.5. v grafičnih prilogah.

Prometni znaki so sledečih dimenzij :

- kvadratni znak 60x60cm (lokalna cesta),
- okrogli znak $\phi 60$ cm (lokalna cesta).

5.7 Vodnogospodarske ureditve

Zavarovanje brežin na območju premostitve je načrtovano na območju posega gradnje, da se zagotovi stabilnost vodnega in priobalnega zemljišča ter tako prepreči škodljivo delovanje voda na mostno konstrukcijo. Zasnovano je v najmanjšem možnem obsegu, gorvodno mostu 5m in dolvodno 10m zaradi potrebnih navezav na raščeno stanje.

Zavarovanje brežin je načrtovano v kamnito-betonski grobi, neporavnani obliki (sonaravni izgled), beton ne prekriva zunanje tretjine kamnov. Kamni v stalno omočenem delu struge se polagajo na način , da so zunanje površine kamnov zložene neporavnano (lomljenec naj ne bo ploščat), da se v luknjah med kamni ustvarijo skrivališča za ribe. Peta zavarovanja se izvede



najmanj 1,30m pod niveleto vodotoka in na razgiban način, kar pomeni da so vgrajene skale različnih velikosti oz., da se vsak 3 kamen izvede neporavnano cca. 20 cm višje, ter se tako poveča razgibanost brežin in s tem število skrivališč za rib. Fuge se zapolnijo s humusom in zatravijo.

Stabilizacija nivelete s pragovi ni predvidena. Zavarovanje brežin je prikazano na situaciji G.3., detajl kamnite zložbe v betonu pa v risbi G.11.3.

6 MATERIALI

Izbrani materiali za betonske elemente:

- **hodniki in robni venci** beton C 30/37, XD3, XF4, PV-III, Dmax=16mm c=50mm
- **krila** beton C 30/37, XD3, XF4, PV-II, Dmax=16mm, c=50 mm
- **prekladna konstrukcija** beton C30/37, XD1, XF2, PV-III, Dmax=32 mm, c=50 mm
- **oporniki** beton C 30/37, XD2, XF3, PV-II, Dmax=32mm, c=50 mm
- **temelji, prehodne plošče** beton C 25/30, XC2, XF2, PV-I, Dmax=32mm, c=50 mm
- **kamnito betonski elem.** beton C 20/25, XC2, XF2, PV-I, Dmax=32mm
- **podložni beton** beton C 12/15, XC0, Dmax=32mm
- **pusti beton** beton C 16/20, XC0, Dmax=32mm

Izbran material jeklenih elementov:

- **jeklo za armiranje** rebrasta armatura B 500 B – visoko duktilno jeklo

Izbrani materiali za vozišče:

- **Obrabna plast:** AC 8 surf B 50/70 A3
- **Zaščitna plast:** AC 8 surf PmB 45/80 A3, Z4
- **Nosilna plast:** AC 22 base B 50/70 A3
- **Hidroizolacija:** bitumenski trakovi d=5mm z nosilcem iz poliestrskega filca
- **Nevezana nosilna plast:** TD 0/22 mm – zmrzlinško odporen
- **Kamnita posteljica:** TD 0/63 mm – zmrzlinško odporen

7 PROJEKTNI POGOJI IN TEHNOLOGIJA GRADNJE

7.1 Dostop do lokacije in zaščita gradbene jame

Dostop do lokacije je predviden po obstoječi cesti LC 282051. Tekom del se le-ta redno čisti. Varovanje gradbene jame si določi izvajalec glede na razmere v času gradnje. V primeru neprimerne materiala v dnu gradbene jame se po potrebi vključi geomehanika, da poda mnenje o ustreznosti temeljnih tal.



7.2 Ureditev prometa med gradnjo

Obvoz se bo uredil po lokalnih cestah LC 282051 in LC 282021 skozi naselje Žlavor. Pred izvedbo del je izvajalec dolžan izdelati elaborat začasne prometne ureditve prometa med gradnjo, pridobiti soglasje upravljavca cest in postaviti ter vzdrževati zaporo ceste.

7.3 Elementi za zakoličenje

Podatki o karakterističnih zakoličbenih točkah nameravane gradnje so razvidni iz grafičnih prikazov – risba G.4.

7.4 Zakoličba komunalnih vodov

Na območju gradnje poteka podzemni TK vod. Potek trase komunalnega voda je razviden iz grafičnih prikazov – risba G.6.

Pred pričetkom gradnje je potrebno detajlno zakoličiti vse obstoječe podzemne komunalne vode o pričetku gradnje pa obvestiti njihove upravljavce. Gradbena dela v neposredni bližini obstoječih komunalnih vodov se morajo izvajati s povečano natančnostjo (ročni izkop) in pod nadzorom upravljavca komunalnih vodov.

V kolikor izvajalec del pri izkopu naleti na neevidentiran podzemni vod, mora o tem takoj obvestiti upravljavca komunalnega voda. V kolikor upravljavca ne more določiti o tem obvesti nadzor in projektanta. Vse odkrite neevidentirane vode je potrebno urediti v skladu z dogovorom med nadzorom, upravljavcem in projektantom.

7.5 Posamezne faze gradnje objekta

1. Odstranitev obstoječe mostne konstrukcije
2. Izkop gradbene jame za izvedbo krajnih podpornikov in krilnih opornikov
3. Izvedba krajnih podpornikov
4. Izvedba prekladne konstrukcije
5. Izvedba zasipa za krajnima podpornikoma in krilnimi oporniki
6. Izvedba zavarovanja v območju mostu
7. Finalizacija objekta (robni venci, hodniki, dilatacije, asfalt, ograje itd.)



7. Finalizacija objekta (robni venci, hodniki, dilatacije, asfalt, ograje itd.)

7.7 Betoniranje in nega betona

Beton je potrebno vgraditi v roku ene ure, poleti se ta čas skrajša za polovico – na pol ure. Pri vgradnji betona se je potrebno izogibati stresanju betona z višine nad 1. metrom. V času visokih zunanjih temperatur pa je potrebno prve tri do sedem dni izvajati nego betona, da se prepreči prehitro izsuševanje, ki povzroča razpoke, in sicer s: prekritjem z gradbeno folijo ali škropljenjem z vodo ali posebnim sredstvom za zaključno obdelavo ali puščanjem betona dlje časa vgrajenega v opažu in ga pokriti. Hidratacijska temperatura betona ne sme biti višja od +30°C in ne nižja od +5°C. Pri vgrajevanju betonov pri zunanjih temperaturah, ki so nižje ali višje od mejnih dopustnih, se morajo izvesti posebni ukrepi za zaščito betona.

7.8 Predvideno ravnanje z gradbenimi odpadki

Investitor mora zagotoviti, da izvajalci gradbenih del gradbene odpadke hranijo ali začasno skladiščijo na gradbišču tako, da ne onesnažujejo okolja in je zbiralcu gradbenih odpadkov omogočen dostop za njihov prevzem ali prevozniku gradbenih odpadkov za njihovo odpremo predelovalcu ali odstranjevalcu gradbenih odpadkov. Obdelava gradbenih odpadkov na gradbišču se ne bo izvajala, razen odlaganja dela zemeljskega izkopa (ca. 25%) na lokaciji sami.

Na lokaciji je predviden nastanek zemeljskega izkopa, betonskega odpada (porušeni oporniki), les, jekleni profili in odpadni asfalti.

Investitor mora zagotoviti odvoz z lokacije 75 % izkopnega materiala, kar zneso cca. 750 m³, cca 190 m³ pa uporabiti kot nasipni material znotraj gradbišča. Odpeljati mora tudi 50 m³ odpadnega betona, 15 IPN jeklenih profilov (se ponovno uporabijo za potrebe KS), 10,0 m³ lesa ter 10 m³ odpadnega asfalta.

Skladno z uredbo o ravnanju z odpadki, ki nastanejo pri gradbenih delih (Uradni list RS, št. 34/08), količine ki bodo nastale pri odstranitvi objekta predstavljajo izjemo skladno 7.členom omenjene uredbe.

7.9 Strokovni nadzor in kontrola kvalitete

Kakovost vgrajenih materialov mora ustrezati odgovarjajočim standardom, predpisom in tehničnim pogojem. Vsa dela se morajo izvajati v skladu s tehničnimi predpisi in predpisi iz varstva pri delu ter v skladu s predloženimi tehnološkimi navodili in navodili projektantov.



to usposobljenih delavcev. Vsa začasna skladišča in pretakališča goriv, olj in maziv ter drugih nevarnih snovi morajo biti zaščitena pred možnostjo izliva v tla. Za vse postopke, opremo, materiale in detajle, ki niso posebej navedeni splošni in posebni pogoji ter ostale priznane tehnične norme, predpisi in standardi. Izvajalec mora s svojo organizacijo del zagotoviti varnost pri delu. Tekom izvajanja gradbenih del mora investitor zagotoviti strokovni nadzor nad izvajanjem del.

Vse eventualne spremembe in dopolnitve projekta morajo biti opravljene z vednostjo in soglasjem projektanta.

7.9 Pogoji mnenjedajalcev v času gradnje

Vsi izdani pogoji in mnenja vezana na izdano gradbeno dovoljenje za objekt Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor – Dobletina, so sestavni del projektne dokumentacije in jih je potrebno dosledno upoštevati. V nadaljevanju je pripravljen povzetek določil, ki se nanašajo na izvedbo del.

Direkcija RS za vode

V času gradnje je investitor dolžan zagotoviti vse potrebne varnostne ukrepe in tako organizacijo na gradbišču, da bo preprečeno onesnaženje okolja in voda, ki bi nastalo zaradi transporta, skladiščenja in uporabe tekočih goriv in drugih nevarnih snovi oz. v primeru nezgod zagotoviti takojšnje ukrepanje za to usposobljenih delavcev. Vsa začasna skladišča in pretakališča goriv, olj in maziv ter drugih nevarnih snovi morajo biti zaščitena pred možnostjo izliva v tla in v vodotoke.

Med gradnjo ni dovoljeno odlagati gradbenega, rušitvenega in izkopanega materiala na vodna ali priobalna zemljišča, na brežine in v pretočne profile vodotokov, na poplavno ogrožena območja, na nestabilna mesta ali na mesta, kjer bi lahko prišlo do splazitve ali erodiranja ter na pobočja v okolici. Po končani gradnji je potrebno odstraniti vse za potrebe gradnje postavljene provizorije in odstraniti vse ostanke začasnih deponij. Vse z gradnjo prizadete površine je potrebno krajinsko ustrezno urediti.

Zavod za ribištvo Slovenije

- **Predvidena dela na območju vodotoka Dreta se zaradi drsti rib ne smejo izvajati med 1. 10. in 30. 6.** V tem obdobju so na območju vodnih in priobalnih zemljišč prepovedana dela, ki lahko negativno vplivajo na kakovost vode in vodni režim. V tem obdobju so dovoljena le gradbena dela, ki ne vplivajo na kakovost vode in vodni režim v vodotoku (npr. dela na kopnem, ki ne povzročajo kaljenja v vodotoku). V kolikor se ribje vrste v



vodotoku začnejo drstiti kasneje od začetka predpisane varstvene dobe, se dela v sodelovanju s pristojno ribiško družino lahko izvajajo do začetka drsti.

- Z gradbenimi stroji v omočeni del strug vodotokov ni dovoljeno posegati. Gradbeni stroji morajo do lokacij posegov dostopati s kopnega, vožnja z gradbeno mehanizacijo po strugi vodotoka ni dopustna.
- Z gradbenimi stroji se posega v vodni prostor le kolikor je to nujno potrebno; zemeljska dela, izkopavanja v brežino ali strugo je treba tehnično izpeljati tako, da se v čim večji možni meri zmanjša vpliv kaljenja vode. Med izvajanjem gradbenih del se za izvedbo le teh ne zajema vode iz vodotokov.
- Dela naj se v čim večji meri izvajajo v času nizkih pretokov.
- Vožnja z gradbeno mehanizacijo po strugi vodotokov ni dopustna, gradbeni stroji naj do struge dostopajo s kopnega.
- Prepovedano je posegati oziroma vznemirjati ribe na drstiščih rib med drstenjem in v varstvenih revirjih (Zakon o sladkovodnem ribištvu, Uradni list RS št. 61/2006). Dela na območju vodnih in priobalnih zemljišč, ki lahko vplivajo na kakovost vode in vodni režim, se mora načrtovati in opraviti izven drstnih dob ribjih vrst, ki poseljujejo vodni prostor.
- Vsi posegi se morajo izvajati tako, da bo preprečeno onesnaževanje vodotoka s strupenimi ali škodljivimi snovmi (cementno mleko, goriva, olja, zaščitni premazi, beton, fekalije, itd.). Preprečeno mora biti vsakršno onesnaženje vodotoka na območju načrtovanih del.
- Odpadkov, gradbenega materiala in s kakršno koli snovjo onesnažene vode se v vodotoke ter na vodna in priobalna zemljišča ne odlaga.
- Začasne deponije (v času izvajanja posegov) morajo biti urejene na način, da je preprečeno onesnaževanje voda. Načrtovana mora biti odstranitev vseh ostankov gradbenega materiala in kakršnih koli odpadkov na primerno deponijo.
- Ob morebitnem betoniranju je treba preprečiti izcejanje strupenih betonskih odpadkov v vodo. Vsa predvidena betoniranja se izvajajo »v suhem«, kar pomeni vodotesno opaženje prostorov, kjer se bo vgrajeval beton.
- O predvidenih delih na območju vodnih ali priobalnih zemljišč je potrebno vsaj 14 dni pred začetkom gradnje o začetku gradbenih del obvestiti pristojnega izvajalca ribiškega upravljanja Ribiško družino Mozirje, da lahko izvede ali organizira izvedbo intervencijskega odlova rib na predvidenem območju posega oziroma predelu, kjer je ta vpliv še lahko prisoten. Če bodo dela potekala etapno in daljše časovno obdobje, mora izvajalec oz. investitor obvestiti pristojnega izvajalca ribiškega upravljanja o



predvidenih delih ob vsakem novem posegu v strugo, tako da se lahko intervencijski odlovi po potrebi opravijo pred vsakim novim posegom v strugo vodotoka.

- Pri odstranitvi obstoječega mostu je potrebno preprečiti odpadanje gradbenih delov mostne konstrukcije (okruški in malta) v vodotok. V primeru, da gradbeni material nenačrtovano pade v strugo Hudinje, se ga nemudoma odstrani.
- Zemeljska dela, izkopavanja v brežino ali strugo je treba tehnično izpeljati tako, da se v čim večji možni meri zmanjša vpliv kaljenja vode (19. člen ZSRib), npr. z zagotavljanjem ustreznega ekološko sprejemljivega pretoka. V času izvajanja načrtovanih posegov je potrebno kontinuirano spremljati povečanje kalnosti oz. motnosti vode na območju vodotokov, kjer se bodo posegi izvajali. Kaljenje potoka mora biti omejeno na čim krajše časovno obdobje in ne sme neprekinjeno trajati več kot 3 dni. Priporočena vrednost za suspendirane snovi v salmonidnih in ciprinidnih vodah, ki je navedena v Uredbi je 25 mg/l.
- Poseganje v substrat (sediment) Drete v smislu premeščanja ali odstranjevanja sedimenta ni dovoljeno.
- Pomembno je predvideti optimalno zaščito mostu, ko se bo vršila hidroizolacija z epoksidno smolo in kremenčevim peskom, ter predpranje površine mostu na obravnavanem območju, da se prepreči vnos onesnaževal (barve, premazov, kremenčevega peska, cementnega gela in drugega gradbenega materiala) v vodotok in minimalizira njihov vpliv na vodne habitate in s tem ogrožanje ribjih populacij. Vsi zaščitni ukrepi vodnega okolja pri postopkih zamenjave obstoječega mostu naj bodo v prihodnjih fazah načrtovanja projektne dokumentacije natančno določeni in opisani.
- Pri izvajanju predvidenih posegov za gradnjo mostu se mora obstoječa obrežna vegetacija ohraniti v največji možni meri. Odstranitev vegetacije je sprejemljiva le tik pod mostom oz. okoli opornikov. V primeru odstranjevanja zarasti ob vodotoku zaradi izvajanja gradbenih del naj se odstranjeno vegetacijo še v isti rastni sezoni nadomesti z avtohtono drevesno in grmovnato zarastjo (npr. bela vrba, črna jelša). Zgolj zatravitev z avtohtonimi vrstami trave na območju brežin ne zadostuje. ZZRS in ribiški družini Mozirje mora biti ob predhodnem dogovoru omogočen dostop do lokacij izvajanja del in prisotnost pri izvajanju načrtovanih posegov.
- O predvidenih delih na območju vodnih ali priobalnih zemljišč, ki lahko vplivajo na kakovost vode in vodni režim, je potrebno vsaj 14 dni pred začetkom gradnje obvestiti Ribiško družino Mozirje, da ta lahko izvede ali organizira izvedbo intervencijskega odlova rib na predvidenem območju posega oziroma predelu, kjer je ta vpliv še lahko prisoten. Če bodo dela potekala etapno in daljše časovno obdobje, mora izvajalec



obvestiti Ribiško družino Mozirje ob vsakem novem posegu v strugo, tako da se lahko intervencijski odlovi po potrebi opravijo pred vsakim novim posegom v strugo vodotoka.

- Vsi dovozi kakršnih koli zemljin na območje gradbišča prepovedani. Za humusiranja z gradnjo prizadetih površin se uporabi zgolj na območju mostu predhodno odstranjen humus. Ob morebitnem odkritju invazivnih tujerodnih rastlinskih vrst, kot npr. japonski dresnik (*Fallopia japonica*) se že v času gradnje pričeti z aktivnim odstranjevanjem te vrste.

Telekom

- Najmanj 30 dni pred pričetkom del, je zaradi točnega dogovora glede zakoličbe, zaščite in prestativte TK omrežja, terminske uskladitve in nadzora nad izvajanjem del, investitor oziroma izvajalec o tem dolžan obvestiti skrbniško službo Telekoma Slovenije na telefonsko številko kontaktne osebe. Za prestatitev TK naprav mora investitor pridobiti vsa potrebna dovoljenja in soglasja lastnikov zemljišč.
- Gradbena dela v bližini telefonskega podzemnega omrežja je potrebno obvezno izvajati z ročnim izkopom, pod nadzorom strokovnih služb Telekoma Slovenije, ki bodo za vsak konkreten primer določile še dodatne potrebne ukrepe za zaščito TK omrežja. Nasip ali odvzem materiala nad traso TK kabla ni dovoljen. V telefonskih kabelskih jaških ne smejo potekati vodi drugih komunalnih napeljav. Investitor si mora pridobiti Mnenje k projektnim rešitvam.
- Vsa dela v zvezi z zaščito in prestativtami tangiranih TK kablov izvede Telekom Slovenije, d.d. (ogledi, izdelava tehničnih rešitev in projektov, zakoličbe, izvedba del in dokumentiranje izvedenih del) na osnovi pismenega naročila investitorja ali izvajalca del in po pogojih nadzornega Telekoma Slovenije.
- Stroški ogleda, izdelave projekta zaščite in prestativte TK omrežja, zakoličbe, zaščite in prestativte TK omrežja, ter nadzora bremenijo investitorja gradbenih del. Prav tako bremenijo investitorja tudi stroški odprave napak, ki bi nastale zaradi del na omenjenem objektu, kakor tudi stroški zaradi izpada prometa, ki bi zaradi tega nastali.
- Vsako poškodbo TK omrežja je potrebno takoj javiti na tel. št. 080 1000.
- Investitor je po zaključku del, ter pred izvedbo tehničnega pregleda oz. pred izdajo uporabnega dovoljenja za navedeno gradnjo dolžan pri upravljalcu TK omrežja naročiti kvalitativni pregled izvedenih del prestativte oz. zaščite tangiranega TK omrežja in si pridobiti pisno izjavo o izpolnjenih pogojih.



8 ZAKLJUČEK

Na mestu obstoječega, dotrajanega mostu je zasnovan nov nadomestni most most v armiranobetonski izvedbi, ki ustreza zahtevam sodobnega prometa.

V predlagani izvedbi mostu so projektirane ureditve optimalne, izvedba brez vmesnih opor, brez lokalnih zožitev ali razširitev struge in ustrezno zavarovanje brežin na mestu križanja.

Projektiran most v strugi Drete izboljša visokovodne razmere na območju ureditve, vpliv na gladine izven območja ureditve pa hitro izzveni. Nadomestni most normalno prevaja strugotvorni pretok, zaradi izvedbe brez opornikov je omogočena tudi večja pretočnost plavja. Most nima negativnih učinkov na vodni režim in stanje voda.

Pred pričetkom del je potrebno obvestiti vse soglasodajalce, vse priobalne lastnike in Ribiško družino Mozirje, ki bo po potrebi izvedla odlov rib.

Vsa dela se izvajajo kvalitetno in pod strokovnim nadzorom. Izvajalec del jamči za kvaliteto izvedbe, zato je dolžan pred pričetkom del, detajlno pregledati projektno dokumentacijo in opozoriti projektanta ter nadzornika na morebitne pomanjkljivosti načrta in le te uskladiti.

Žalec, november 2022

Sestavil:
Matija Zavšek, dipl.inž.grad.

MATIJA ZAVŠEK
dipl.inž.grad.
IZS PI G-4590



T.1.2 DOKAZ MEHANSKE ODPORNOSTI IN STABILNOSTI

T.1.2 DOKAZ MEHANSKE ODPORNOSTI IN STABILNOSTI

Kazalo

1	UVOD.....	2
2	ANALIZA ZUNANJIH VPLIVOV	3
2.1	Lastna teža.....	3
2.2	Vplivi dodatne stalne teže	3
2.3	Vplivi prometa	3
2.4	Reologija	6
2.5	Krčenje.....	7
2.6	Vplivi zemeljskih pritiskov	7
2.7	Temperaturne spremembe	8
2.8	Vpliv snega.....	10
2.9	Vplivi vetra.....	10
2.10	Potresni vplivi	10
3	KOMBINACIJE VPLIVOV IN VARNOSTNI FAKTORJI	11
3.1	Mejno stanje nosilnosti	11
3.2	Mejno stanje uporabnosti	11
3.3	Parcialni varnostni faktorji za cestne mostove.....	12
3.4	Kombinacijski faktorji varnosti za cestne mostove	13
4	STATIČNI IZRAČUN	13
4.1	Model konstrukcije.....	13
4.2	Materiali	14
4.3	Parcialni varnostni faktorji za materiale.....	14
5	DIMENZIONIRANJE.....	15
5.1	Mejno stanje nosilnosti (MSN)	15
5.2	Mejno stanje uporabnosti (MSU)	15



1 UVOD

Most je zasnovan kot okvirna AB konstrukcija preko enega polja. Sestavljena je iz dveh krajnih opornikov. Po statični zasnovi je prostorski ploščat okvir s teoretičnim razponom, merjenima po osi objekta 21,50 m. Prekladna konstrukcija je zasnovana kot AB monoliten nosilec spremenljive višine od 60 do 100 cm, ki se v celoti zabetonira na opažu na licu mesta. Nadvišanje prekladne konstrukcije znaša 30 cm. Širina objekta znaša 5,80 m. Celotna dolžina objekta znaša 22,71 m po osi objekta. Vsi stiki med nosilnimi elementi so togi. Krajna opornika predstavljata monolitne AB vertikalne stene višine 5,20 m in spremenljive debeline od 80 do 120 cm v katero so vpeta krila. Krila so vzporedna konzolna pod kotom 60° , debeline 40 cm in dolžine 3,5 m. Opornika temeljita na pasovnem temelju širine 3,00m in spremenljive višine 0,80-1,20m. Kot pasovnega temelja znaša 4° . Most je temeljen plitvo na globini cca. 1,50 m pod nivoletu dna struge.

Dokaz izpolnjevanja najpomembnejše bistvene zahteve za objekte – mehanska odpornost in stabilnost kot predpisuje Ur.l.RS 101/2005 je izveden z računalniškim programom Tower 8.0, ki omogoča prostorsko analizo konstrukcije.

Prekladna konstrukcija (krovnna plošča) je iz betona C30/37, XD1, XF3, PV-II. Oporniki so iz betona C30/37, XD2, XF3, PV-II, temelji in prehodne plošče pa C25/30, XC2, XF2, PV-I. Robni venci in krila so izpostavljeni slanemu okolju in so iz betona C30/37, XD3, XF4, PV III. Vsi betoni so v skladu s SIST EN 206-1. Most je ojačan z rebrasto armaturo B 500 B v skladu s SIST EN 10080:2005.

Širina razpok je omejena na $w_k = 0,30$ mm. Uporabljeno armaturno jeklo je B500 (B). Zaščitni sloj betona znaša $c = 5,0$ cm. Mostna konstrukcija je dimenzionirana za prometno obtežbo SIST EN 1991-2 LM1.

Za dokaz izpolnjevanja najpomembnejše bistvene zahteve za objekte so uporabljeni naslednji standardi: SIST EN 1990, SIST EN 1991-2, SIST EN 1992, SIST EN 206-1, SIST EN 10080.

Objekt se nahaja v potresnem območju, kjer znaša projektni pospešek temeljnih tal s povratno dobo 475 let $a=0,15$ m/s². Potres je obravnavan skladno z zahtevami standarda SIST EN 1998-2.



2 ANALIZA ZUNANJIH VPLIVOV

2.1 Lastna teža

Lastno težo konstrukcije izračuna računalniški program na podlagi geometrije elementa in specifične teže armiranega betona 25 kN/m³.

2.2 Vplivi dodatne stalne teže

Kot dodatno obtežbo upoštevamo vso preostalo stalno obtežbo, ki se nahaja na objektu.

Površinska obtežba:

Element /sloj	d [m]	y [kN/m ³]	g _k [kN/m ²]
Asfalt + hidroizolacija	0,08	24,0	1,92
Hodnik+robnik	0,26	25,0	6,50

Linijska obtežba:

Element	l [m]	d [m]	h [m]	y [kN/m ³]	g _k [kN/m]
Robni venec	1	0,35	0,60	25,0	5,25
Ograja za pešce	1	0,10	1,20	6,25	0,75
Skupaj					6,00

2.3 Vplivi prometa

Prometna obtežba je določena v skladu s standardom SIST EN 1991-2 poglavje 4, v katerem se obravnava obtežbo za cestne mostove. Idealizirane obtežne sheme ne predstavljajo dejanskega prometa, ampak so izbrane in umerjene tako, da predstavljajo vpliv prometa skupaj z dinamičnimi vplivi, ki odgovarja prometu v evropskih državah (določen leta 2000). Vplive upoštevamo kot skupine obtežb, ki so določene v skladu s standardom SIST EN 1991-2, poglavje 4.5.

V skladu s standardom SIST EN 1991-2, poglavje 4.2.3, razdelimo vozišče na posamezne pasove. Za vsak pas nato določimo še možno pripadajočo obtežbo prometa. Vertikalne obtežbe prometa določimo skladno s SIST EN 1991-2 poglavje 4.3 ter horizontalno obtežbo skladno s SIST EN 1991-2, poglavje 4.4.

2.3.1 Karakteristična vertikalna obtežba prometa

Pripadajočo prometno obtežbo določimo glede na geometrijske lastnosti vozišča:



- dolžina vozišča na objektu: $L=22,71$ m
- širina vozišča na objektu: $W=4,0$ m
- horizontalni radij vozišča na objektu: prema

V skladu s standardom SIST EN 1991-2, poglavje 4.2.3, razdelimo vozišče na pas širine $w_1 = 4,00$ m. Za pas nato določimo še možno pripadajočo obtežbo prometa. Vertikalne obtežbe prometa določimo skladno s SIST EN 1991-2 poglavje 4.3 ter horizontalno obtežbo skladno s SIST EN 1991-2, poglavje 4.4.

2.3.2 Obtežna skupina (LM1)

Obtežno skupino LM1 sestavljata dva parcialna sistema:

- Dvoosni koncentrirani obtežni oz. tandemski sistem TS, z obremenitvijo vsake od obeh osi $\alpha_Q \times Q_k$

Glavni prometni pas: $Q_{1k} = 300$ kN

- Enakomerno porazdeljeno obtežbo oz. UDL, z obtežbo na kvadratni meter $\alpha_q \times q_k$

Glavni prometni pas: $q_{1k} = 9,0$ kN/m²

Ostala prometna površina $q_k = 2,5$ kN/m²

Hodnik za pešce:: $q_{rk} = 5,0$ kN/m²

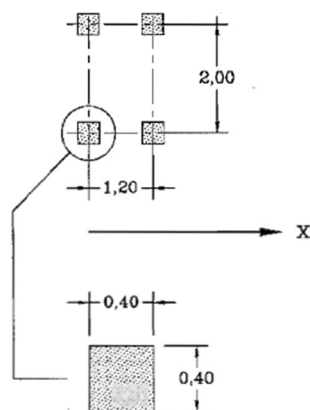
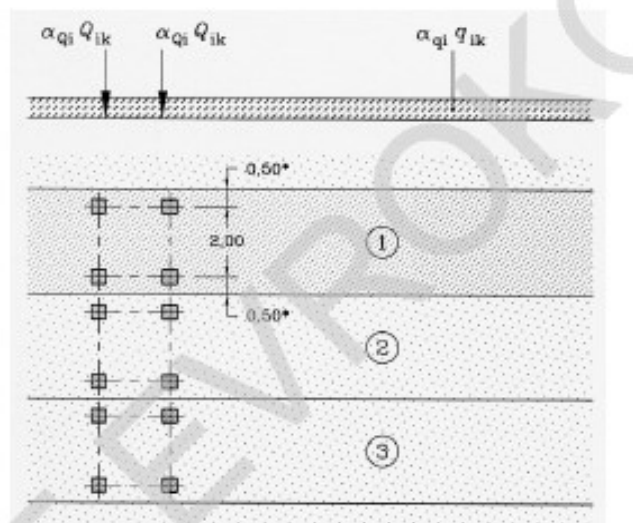


Tabela 1: Karakteristične vrednosti obremenitev prometnih pasov

Lokacija	Tandemski sistem Oсна obtežba Q_{ik} (kN)	UDL sistem q_{ik} (kN/m ²)
Pas 1	300	9
Pas 2	200	2,5
Pas 3	100	2,5
Ostali pasovi	0	2,5



Preostala površina	0	2,5
--------------------	---	-----



2.3.3 Zaviranje oz. pospeševanje

$$Q_{ik} = 0,6\alpha_{Q1}(2Q_{1k}) + 0,10\alpha_{Q1} \cdot q_{ik} \cdot w_1 \cdot L$$

$$Q_{ik} = 0,6 \cdot 1,00 \cdot (600) + 0,10 \cdot 1,00 \cdot 9,0 \cdot 4,00 \cdot 22,71 = 360,00kN + 81,76kN = 441,76kN$$

$$180\alpha_{Q1} \leq Q_{ik} \leq 900k$$

$$p_{ik} = \frac{441,76kN}{22,71m} = 19,45 kN/m'$$

Dodatno varnost proti premiku konstrukcije zagotavlja pasivni odpor zemeljskega polprostora izza lic opornikov.

***Centrifugalnih in prečnih sil ne upoštevamo – most je v premi.**

2.3.4 Karakteristična obtežba prometa na krajne opornike in krilne zidove

Vpliv prometa na krajne opornike in krilne zidove se določi v skladu s standardom SIST EN 1991-2 poglavje 4.9. V računu so kot vplivi upoštevani: aktivni zemeljski pritisk zaledja, prometna obtežba, kot koristna obtežba, lastna teža konstrukcije ter pasivni pritisk na zračni strani podpornega zidu v višini zaklinjanja v temeljno podlago.

Komentar k določitvi obtežbe:

- pri določitvi kontaktne površine se naredi poenostavitev ter upoštevamo, da pripadajoči TS delujejo na pravokotni površini 3,00 m širine in 2,20 m dolžine,



- ker se na objektu lahko pojavi več pasov s pripadajočo TS obtežbo, izvrednotimo povprečno obtežbo (ekvi $\Delta\sigma$), ki predstavlja simultan vpliv obeh pasov ,
- predpostavimo, da ekvi $\Delta\sigma$ deluje tudi na krilne zidove,
- raznos obtežbe prometa po vertikali poteka v naklon $\phi=30^\circ$.

Prometna obtežba na krajne opornike

	zi (m)	bi (širina)	li (dolžina)	Ak (površina)	Qik	α_{ik}	ϕ [°]	Ko	qek	ekvi $\Delta\sigma$ [kPa]
območje pasu										
zgoraj	0	3.00	2.20	6.60	600	1	30	0.5	90.9	45.5
spodaj	5.95	9.87	9.07	89.53	600	1	30	0.5	6.7	3.4

Prometna obtežba na krilne zidove

	zi (m)	bi (širina)	li (dolžina)	Ak (površina)	Qik	α_{ik}	ϕ [°]	Ko	qek	ekvi $\Delta\sigma$ [kPa]
območje pasu										
zgoraj	0	3.00	2.20	6.60	600	1	30	0.5	90.9	45.5
spodaj	4.25	7.91	7.11	56.20	600	1	30	0.5	10.7	5.3

2.3.5 Nezgodni vplivi prometa

Kot nezgodno situacijo lahko upoštevamo samo prometno obtežbo TS na hodniku, vendar zaradi relativno ozkega hodnika, se torzijski vplivi, ki nastanejo zaradi skrajne bočne lege vozila ne bodo pomembno povečali. Na podlagi tega dejstva nezgodno situacijo v globalnem modelu ne upoštevamo.

2.4 Reologija

Izračun vplivov lezenja in krčenja naredimo v skladu s standardom SIST EN 1992-1-1. Pri določitvi reologije se upošteva naslednje predpostavke:

- starost betona ob nanosu obtežbe: $t_0 = 28$ dni
- srednja relativna vlažnost okolja: $RH = 80\%$
- cement razreda N (normalno strjevanje cementa)

**Določitev reologije prekladne konstrukcije (C35/45, cement razreda N):**

$\epsilon_{cs} =$	0,24 ‰	skupna deformacija krčenja po 100 letih
ϕ	1,44	linearni koeficient lezenja po 100 letih

Določitev reologije oporne konstrukcije – opornik (C30/37, cement razreda N):

$\epsilon_{cs} =$	0,24 ‰	skupna deformacija krčenja po 100 letih
ϕ	1,49	linearni koeficient lezenja po 100 letih

2.5 Krčenje

- $\epsilon_{krč} = 0,00024$
- $\epsilon_T = 1,2 \times 10^{-5}$
- $\Delta T = \epsilon_{krč} / \epsilon_T = -20,0^\circ C$

Komentar k določitvi obtežbe:

- Vpliv krčenja upoštevamo kot temperaturni vpliv – padec temperature za ΔT .

2.6 Vplivi zemeljskih pritiskov

Sestava temeljnih tal je po GG poročilu dokaj enovita in enostavna in je sestavljena iz treh do štirih karakterističnih slojev: nasip - zemljinski material z gramozom, peščeno prodna zemljina (z nekaj veziva glinasto meljastega materiala), Glineno meljna zemljina in Siv laporovec. Nosilna matična kamnina – Siv laporovec se pojavlja na globini med 4,9 in 5,4 m.

Pri izračunu stabilnosti in trdnosti temeljne podlage so privzete naslednje karakteristike zemljine:

$\gamma = 20,0 \text{ kN/m}^3$... *prostorninska teža*

$\varphi = 30,0^\circ$... *strižni kot*

$c = 10,0 \text{ kN/m}^2$... *kohezija*

$\sigma_{dop} \leq 500,00 \text{ kN/m}^2$... *dopustna napetost pod temelji*

$k_v = 24,000 \text{ kN/m}^3$... *vertikalni modul reakcije tal*

$k_h = 0,75 * k_v = 18,000 \text{ kN/m}^3$... *horizontalni modul reakcije tal*

Zemeljske vplive predstavlja nekoherentni zasipni material (tampon), ki deluje na temelje, krajna opornika in krilne zidove. Pri izračunu zemeljskih vplivov se upošteva material s strižnim kotom, kohezijo in specifično težo.

Umetni zasip (zasipni klin):



$\gamma = 22,0 \text{ kN/m}^3$ prostorninska teža

$\varphi = 30,0^\circ$ strižni kot

Mirni zemeljski pritiski na krajna opornika

	zi (m)	γ [kN/m ³]	ϕ [°]	K_0	σ (kPa)
zgoraj	0.00	22.00	30.00	0.50	0.00
spodaj	5.95	22.00	30.00	0.50	65.45

Mirni zemeljski pritiski na krilne zidove

	zi (m)	γ [kN/m ³]	ϕ [°]	K_0	σ (kPa)
zgoraj	0.00	22.00	30.00	0.50	0.00
spodaj	4.25	22.00	30.00	0.50	46.75

2.7 Temperaturne spremembe

Vplive sprememb temperature določimo s pomočjo standarda SIST EN 1991-1-5, z upoštevanjem nacionalnega dodatka SIST EN 1991-1-5:2004/A101:2009.

Osnovne predpostavke temperaturnih vplivov:

- upošteva se ohlajevanje objekta pozimi in segrevanje objekta poleti,
- neenakomerni potek temperature upoštevamo kot linearni toplotni gradient po PRISTOPU 1,
- začetna temperatura gradnje je predpostavljena glede na projektne pogoje in se lahko spremeni,
- temperaturne vplive določimo iz karte najvišjih oz. najnižjih temperatur s povratno dobo 50 let (vir: ARSO),
- lokacija objekta je na območju naselja Žlavor,
- preklada TIP 3 (AB plošča),
- debelina zaščitnega sloja betona znaša 50 mm,

Enakomerno segrevanje in ohlajevanje

Vpliv enakomerne spremembe temperature se določi v skladu s standardom SIST EN 1991-1-5, diagram 6.1.

T_0 [C°]= 10,0 ...temperatura v času gradnje



$T_{\max} [^{\circ}\text{C}] =$	37,0	...najvišja temperatura zraka s povratno dobo 50 let (vir ARSO, Geopedia)
$T_{\min} [^{\circ}\text{C}] =$	-25,5	...najnižja temperatura zraka s povratno dobo 50 let (vir ARSO, Geopedia)
$T_{e,\max} [^{\circ}\text{C}] =$	39,0	... $T_{e,\max} = T_{\max} + 2$
$T_{e,\min} [^{\circ}\text{C}] =$	-17,5	... $T_{e,\min} = T_{\min} + 8$
$\Delta T_{N,\exp} [^{\circ}\text{C}] =$	29,0	...temperatura raztezanja betona (poletje)
$\Delta T_{N,\text{con}} [^{\circ}\text{C}] =$	-27,5	...temperatura krčenja betona (zima)

Neenakomerno segrevanje in ohlajevanje

Vpliv enakomerne spremembe temperature se določi v skladu s standardom SIST EN 1991-1-5, poglavje 6.1.4.1. Za določitev gradienta temperature uporabimo PRISTOP 1. Osnovne vrednosti linearne temperature $\Delta T_{M,\text{heat}}$ in $\Delta T_{M,\text{cool}}$ na podlagi debeline krovne sloja korigiramo s faktorjem k_{sur} .

Vmesne vrednosti faktorja določimo z linearno interpolacijo.

$\Delta T_{M,\text{cool}} [^{\circ}\text{C}] =$	8,0	...sprememba temperature (segrevanje zgoraj)
$\Delta T_{M,\text{heat}} [^{\circ}\text{C}] =$	15,0	...sprememba temperature (segrevanje spodaj)
$k_{\text{sur,cool}} =$	1,0	...korelacijski faktor (segrevanje spodaj)
$k_{\text{sur,heat}} =$	0,8	...korelacijski faktor (segrevanje zgoraj)
$\Delta T_{M,\text{cool,mod}} [^{\circ}\text{C}] =$	8,0	...korigirana sprememba temperature (segrevanje zgoraj)
$\Delta T_{M,\text{heat,mod}} [^{\circ}\text{C}] =$	12,3	...korigirana sprememba temperature (segrevanje spodaj)

Kombinacije vpliva enakomerne in neenakomerne spremembe temperature

Sočasen vpliv enakomerne in linearne spremembe temperature se glede na standard SIST EN 1991-1-5 upošteva z 8 kombinacijami. Pri generiranju kombinacij temperaturnih vplivov se uporabita kombinacijska faktorja $\omega_N = 0,35$ in $\omega_M = 0,75$.

$T_{N,\max 1,2,3,4} = T_{N,\exp}$ (ali $T_{N,\text{con}}$) + $\omega_M * T_{M,\text{heat}}$ (ali $T_{M,\text{cool}}$) ...kombinacije za največje osne deformacije

$T_{M,\max 1,2,3,4} = \omega_N * T_{N,\exp}$ (ali $T_{N,\text{con}}$) + $T_{M,\text{heat}}$ (ali $T_{M,\text{cool}}$) ...kombinacije za največje upogibne deformacije

Izmed vseh temperaturnih kombinacij so merodajni le dve, kateri upoštevamo v izračunu:

$$T_{N,\max} = T_{N,\text{con}} + 0,75 * T_{M,\text{heat}}$$

$$T_{M,\max} = 0,35 * T_{N,\exp} + T_{M,\text{cool}}$$

$T_{N,\max}$	$t_0 [^{\circ}\text{C}] =$	-27.5	$\Delta t [^{\circ}\text{C}] =$	9.2
$T_{M,\max}$	$t_0 [^{\circ}\text{C}] =$	10.2	$\Delta t [^{\circ}\text{C}] =$	-8.0



2.8 Vpliv snega

V skladu s standardom SIST EN 1991-1-3 se ugotovi, da obtežba snega ne predstavlja pomembnih vplivov saj je bistveno manjša od vpliva prometa. V nadaljevanju obtežbo snega zanemarimo.

2.9 Vplivi vetra

V skladu s standardom se ugotovi, da obtežba vetra ni merodajna za kontrolo glavne nosilne konstrukcije mostu.

2.10 Potresni vplivi

Potresni vpliv so določeni v skladu s standardom SIST EN 1998-1 in SIST EN 1998-2 z upoštevanjem nacionalnega dodatka za Slovenijo. Račun učinkov potresa je izveden na prostorskem računskem modelu s pomočjo modalne analize s spektrom odziva. V analizi poleg horizontalne upoštevamo tudi vertikalno komponento potresnega vpliva.

Osnovni podatki za določitev potresnega vpliva:

- Tip tal A (Spekter tipa 1),
- faktor obnašanja $q=1,50$,
- projektni horizontalni pospešek tal $a_{g,h} = \gamma_I * a_g = 1 * 0,150 * g$,
- vplivi različnih nihajnih oblik so kombinirani s pomočjo CQC metode, pri čemer vsota efektivnih modalnih mas znaša več kot 90% celotne mase konstrukcije,
- pri masi se upošteva $\sum G_{lastna teža} + \sum G_{stalna teža} + \psi_{2,1} * Q_{k,1}$,
- v analizi se upošteva vpliv potresa v vzdolžni (x), prečni (y) smeri v skladu s potresnimi kombinacijami,
- pri modalni analizi s projektnim spektrom odziva smo upoštevali nerazpokane prereze.

Torzijski vplivi med potresom

Torzijske vplive ne upoštevamo ker gre za raven most.

Kombinacija potresnih smeri

Opisane kombinacije se izvede s pomočjo programa Tower 8.0. Pri generiranju le teh upoštevamo kombinacijske enačbe:

$E_{Edx} + 0,30 * E_{Edy} \dots$ glavni vpliv v vzdolžni smeri



$0,30 * E_{Edx} + E_{Edy} \dots$ glavni vpliv v prečni smeri

3 KOMBINACIJE VPLIVOV IN VARNOSTNI FAKTORJI

Kombinacije in varnostni faktorji obtežb so določeni v skladu s standardom:

- SIST EN 1990, poglavje 6.4 za analizo MSN ter po poglavju 6.5 za analizo MSU
- SIST EN 1991-2, poglavje 4.5
- SIST EN 1990;2004 A1;2006, poglavje A2.2.2

3.1 Mejno stanje nosilnosti

Stalna in začasna projektna stanja:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \gamma_P P + \gamma_{Q,1} Q_{k,1} + \sum_{i \geq 2} \Psi_{0,i} \gamma_{Q,i} Q_{k,i} \dots$$

$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + \begin{cases} gr1a(1,35 * (TS_k + UDL_k + q_{rk})) + 1,5 \begin{cases} \min(0,6F_w, 0,8F_{w,t=0,k}) \\ \text{ali } 0,6 < T_k \end{cases} \\ gr1b(1,35 * TS_k) * + 1,5 \cdot 0,6T_k \\ 1,5T_k + 1,35(0,75TS + 0,4UDL + 0,4q_{fk}) \\ 1,5F_{wk} \end{cases}$$

Potresna obtežna kombinacija

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + A_{Ed} + \sum_{i \geq 1} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + A_{Ed} + 0,5T_k$$

Nezgodna obtežna kombinacija

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + A_d + (\Psi_{1,1} \text{ ali } \Psi_{2,1}) Q_{k,1} + \sum_{i \geq 2} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + A_d + \begin{cases} gr1a(0,75TS + 0,4UDL + 0,4q_{fk}) + 0,5T_k \\ gr1a(0,75 * TS_k) + 0,5T_k \\ 0,6T_k \end{cases}$$

3.2 Mejno stanje uporabnosti

Karakteristična kombinacija:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \geq 2} \Psi_{0,i} Q_{k,i} \dots$$

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \Psi_{0,i} Q_{k,i}$$



$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + \begin{cases} gr1a(TS_k + UDL_k + q_{rk}) + \begin{cases} \min(0,6F_w, 0,8F_{w,t=0,k}) \\ \text{ali } 0,6 < T_k \end{cases} \\ gr1b(TS_k) + 0,6T_k \\ T_k + (0,75TS + 0,4UDL + 0,4q_{fk}) \\ F_{wk} \end{cases}$$

Pogosta kombinacija:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \Psi_{1,1} Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \Psi_{2,i} Q_{k,i} \dots$$

$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + \begin{cases} gr1a(0,75TS + 0,4UDL + 0,4q_{fk}) + \begin{cases} 0,2F_{w,t=0,k} \\ 0,5T_k \end{cases} \\ gr1b(0,75TS_k) + 0,5T_k \\ 0,6T_k \\ F_{wk} \end{cases}$$

Navidezno stalna kombinacija:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i \geq 1} \Psi_{2,i} Q_{k,i} \dots$$

$$\sum (G_{k,sup} \text{ ali } G_{k,inf}) + 0,5T_k$$

3.3 Parcialni varnostni faktorji za cestne mostove

Parcialni varnostni faktorji so določeni iz SIST EN 1990, dodatek A.

Tabela 2: Parcialni faktorji varnosti za strukturne elemente

	Vplivi	Narava vpliva	Simbol	Stalna in začasna projektna stanja	Nezgodna in potresna projektna stanja
STR	Stalni vplivi	neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,35	1,00
		ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00	1,00
	Reologija	neugodna	$\gamma_{SH,sup}$	1,00	1,00
		ugodna	$\gamma_{SH,inf}$	0,00	0,00
	Spremenljivi vplivi - promet	neugodna	γ_Q	1,35	1,00
		ugodna	γ_Q	0,00	0,00
	Spremenljivi vplivi - ostalo	neugodna	γ_Q	1,50	1,00
		ugodna	γ_Q	0,00	0,00
GEO	Stalni vplivi	neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,35	1,00
		ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00	1,00
	Reologija	neugodna	$\gamma_{SH,sup}$	1,00	1,00
		ugodna	$\gamma_{SH,inf}$	0,00	0,00



	Spremenljivi vplivi - promet	neugodna	γ_Q	1,35	1,00
		ugodna	γ_Q	0,00	0,00
	Spremenljivi vplivi - ostalo	neugodna	γ_Q	1,50	1,00
		ugodna	γ_Q	0,00	0,00

3.4 Kombinacijski faktorji varnosti za cestne mostove

Tabela 3: Kombinacijski faktorji varnosti so določeni iz SIST EN 1990, dodatek A.

Vplivi	Simboli		Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2
Prometni vplivi	gr1a (LM1+pešci) (1)	TS	0,75	0,75	0
		UDL	0,4	0,4	0
		Pešci+enosledno vozilo (2)	0,4	0,4	0
	gr1b (LM2-Enosna obremenitev)		0	0,75	0
	gr2 (Horizontalne sile)		0	0	0
	gr3 (Obtežba pešcev)		0	0	0
	gr4 (LM4-obtežba množice)		0	0,75	0
	gr5 (LM3-posebna vozila)		0	0	0
Obtežba vetra	F_w		0,6	0,2	0
	F_w^*		1,0	0	0
Temperaturna obtežba	T_k		0,6 (3)	0,6	0,5
Obtežba snega	$Q_{sn,k}$ (med gradnjo)		0,8	/	/
Obtežba med gradnjo	Q_c		1,0	/	1,0

opomba: za pomen simbolov (1)-(3) glej standard SIST EN 1990-1:2005(E), 13 str.

4 STATIČNI IZRAČUN

4.1 Model konstrukcije

Statični izračun konstrukcije je izveden z računalniškim programom Tower 8.0 iz programskega paketa Radimpex na prostorskemu modelu konstrukcije. Vsi elementi so modelirani kot ploskovni elementi, iz izotropnega materiala.



Pri statičnem izračunu konstrukcije so temeljna tla (temeljni polprostor) simulirana kot Winklerjev polprostor, ki tla opiše z neskončno številom vzmeti s togostjo k_v , ki jo imenujemo vertikalni modul reakcije tal. Po definiciji je vertikalni modul reakcije tal k_v [kN/m³] enak količniku med obremenitvijo q [kN/m²] in pripadajočemu posedku tal pod to obremenitvijo, s [m] $\rightarrow k_v = q/s$. V izračunu smo upoštevali modul reakcije tal, ki ga je podal geomehanik in znaša $k_v=24,000$ kN/m³ in $k_h=18000$ kN/m³.

Konstrukcija je analizirana na mejno stanje nosilnosti in mejno stanje uporabnosti. Pri dimenzioniranju konstrukcijskih elementov smo upoštevali parcialne faktorje varnosti za material za beton in za jeklo. Vrednosti faktorjev in za vplive so upoštevani v skladu z SIST EN 1990:2004 dodatek A in SIST EN 1991. Vrednosti delnih faktorjev za materiale so določeni v skladu s SIST EN 11992 do SIST EN 11998.

4.2 Materiali

Materialne karakteristike se določijo v skladu s standardom SIST EN 1992-1.

Beton

Prekladna konstrukcija	Hodniki in robni venci	Krilni zidovi	Oporniki	Temelji in prehodne plošče	Podložni beton	
C 30/37	C 30/37	C 30/37	C 30/37	C 25/30	C12/15	kvaliteta betona
XD1, XF3	XD3, XF4	XD2, XF3	XD2, XF3	XC2, XF2	XC0	razred izpostavljenosti
PV-II	PV-III	PV-II	PV-II	PV-I	–	vodotesnost
$E_c=33000$ Mpa	$E_c=33000$ Mpa	$E_c=33000$ Mpa	$E_c=33000$ Mpa	$E_c=31000$ Mpa	–	elastični modul
$F_{cd}=30$ Mpa	$F_{cd}=30$ Mpa	$F_{cd}=30$ Mpa	$F_{cd}=30$ Mpa	$F_{cd}=25$ Mpa	–	tlačna trdnost
$F_{ctm} = 2,90$ Mpa	$F_{ctm} = 2,90$ Mpa	$F_{ctm} = 2,90$ Mpa	$F_{ctm} = 2,90$ Mpa	$F_{ctm} = 2,60$ Mpa	–	natezna trdnost
$\nu=0,20$	$\nu=0,20$	$\nu=0,20$	$\nu=0,20$	$\nu=0,20$	–	poissonov količnik
$\gamma=25,0$ kN/m ³	$\gamma=25,0$ kN/m ³	$\gamma=25,0$ kN/m ³	$\gamma=25,0$ kN/m ³	$\gamma=25,0$ kN/m ³	–	specifična teža

Armaturno jeklo

$f_{yk}=500$ Mpa	meja elastičnosti
$E_s=200$ Gpa	elastični modul
$\alpha_a=1,2 \times 10^{-5}$	temperaturni razteznostni koeficient

4.3 Parcialni varnostni faktorji za materiale

Materialni faktorji se določijo v skladu s standardom SIST EN 1992-1, 2.4.2.4 (beton in armatura)

Tabela 4: Materialni varnostni faktorji

Material	Beton	Armatura
----------	-------	----------



simbol	γ_c	γ_s
stalna in začasna projektna stanja (MSN)	1,50	1,15
stalna in začasna projektna stanja (MSU)	1,00	1,00
nezgodna projektna stanja (MSU)	1,20	1,00

5 DIMENZIONIRANJE

5.1 Mejno stanje nosilnosti (MSN)

Dimenzioniranje krovne plošče, krajnih opornikov, kril in temeljev je izvedeno z računalniškim programom Tower 8.0. Rezultati dimenzioniranja so prikazani v računalniških izpiskih v prilogi 1.

5.2 Mejno stanje uporabnosti (MSU)

Kontrole, ki jih je potrebno preveriti po MSU so sledeče:

- kontrola napetosti,
- kontrola širine razpok,
- kontrola deformacij,
- maksimalne napetosti pod temeljem

Kontrola napetosti

Vzdolžne razpoke se lahko pojavijo, če raven napetosti pod vplivom karakteristične kombinacije obtežbe prekorači kritično vrednost. Takšne razpoke lahko povzročijo zmanjšanje trajnosti konstrukcije. Kadar ni drugih ukrepov, kot so povečanje krovne sloja armature v tlačni coni ali objetje tlačne cone s prečno armaturo, je v okolju razredov izpostavljenosti XD, XF in XS tlačne napetosti primerno omejiti na vrednost $0,6 \cdot f_{ck}$. Če se pri navidezno stalni kombinaciji lahko doseže, da so napetosti v betonu manjše kot $0,45 \cdot f_{ck}$, potem se lahko predpostavi linearno lezenje.

Če natezna napetost armature pod vplivom karakteristične kombinacije obtežba ne prekorači vrednosti $0,8 \cdot f_{yk}$ se lahko privzame, da sta preprečena nastanek nesprejemljivih razpok in pretirano deformiranje.

Tabela 5: Kontrola napetosti v prerezu po MSU-PLOŠČA

KONTROLA NAPETOSTI V PREREZU PO MSU - PLOŠČA V POLJU



$M_{MSU,karak}=$	93.97	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi}=$	17.55	kNm	navidezno stalna kombinacija
$A_s=$	76.03	cm ² /m'	vzdolžna armatura
$E_s=$	200.00	kN/mm ²	
$E_{cm}=$	33.00	kN/mm ²	
$\alpha_e=$	6.06		$\alpha_e=E_c/E_{cm}$
$h=$	60.00	cm	višina prereza
$b=$	100.00	cm	širina
$c=$	5.00	cm	zaščitni sloj betona
$d=$	55.00	cm	statična višina
$z=$	48.88	cm	$z=d-x/3$...ročica notranjih sil
$x=$	18.37	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 2.09 \text{ Mpa} \leq 0,60 \cdot f_{ck} = 18 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v betonu - linearno lezenje (navidezno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 0.39 \text{ Mpa} \leq 0,45 \cdot f_{ck} = 13.5 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 25.29 \text{ Mpa} \leq 0,8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa}$$

OK

KONTROLA NAPETOSTI V PREREZU PO MSU - PLOŠČA NAD PODPORO

$M_{MSU,karak}=$	431.51	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi}=$	256.95	kNm	navidezno stalna kombinacija
$A_s=$	73.77	cm ² /m'	vzdolžna armatura
$E_s=$	200.00	kN/mm ²	
$E_{cm}=$	33.00	kN/mm ²	
$\alpha_e=$	6.06		$\alpha_e=E_c/E_{cm}$
$h=$	100.00	cm	višina prereza
$b=$	100.00	cm	širina
$c=$	5.00	cm	zaščitni sloj betona
$d=$	95.00	cm	statična višina
$z=$	86.66	cm	$z=d-x/3$...ročica notranjih sil
$x=$	25.02	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 3.98 \text{ Mpa} \leq 0,60 \cdot f_{ck} = 18 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v betonu - linearno lezenje (navidezno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 2.37 \text{ Mpa} \leq 0,45 \cdot f_{ck} = 13.5 \text{ Mpa}$$

OK



Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 67.50 \text{ Mpa} \leq 0,8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa} \quad \text{OK}$$

Tabela 6: Kontrola napetosti v prerezu po MSU-OPORNIK

KONTROLA NAPETOSTI V PREREZU PO MSU - OPORNIK ZGORAJ

$M_{MSU,karak} =$	1729.87	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi} =$	881.48	kNm	navidezno stalna kombinacija
$A_s =$	41.05	cm ² /m'	vzdolžna armatura
$E_s =$	200.00	kN/mm ²	
$E_{cm} =$	33.00	kN/mm ²	
$\alpha_e =$	6.06		$\alpha_e = E_s / E_{cm}$
$h =$	120.00	cm	višina prereza
$b =$	100.00	cm	širina
$c =$	5.00	cm	zaščitni sloj betona
$d =$	115.00	cm	statična višina
$z =$	107.81	cm	$z = d - x / 3$... ročica notranjih sil
$x =$	21.56	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 14.88 \text{ Mpa} \leq 0,60 \cdot f_{ck} = 18 \text{ Mpa} \quad \text{OK}$$

Omejitev napetosti v betonu - linearno lezenje (navidezno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 7.58 \text{ Mpa} \leq 0,45 \cdot f_{ck} = 13.5 \text{ Mpa} \quad \text{OK}$$

Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 390.87 \text{ Mpa} \leq 0,8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa} \quad \text{OK}$$

KONTROLA NAPETOSTI V PREREZU PO MSU - OPORNIK SPODAJ

$M_{MSU,karak} =$	494.04	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi} =$	247.70	kNm	navidezno stalna kombinacija
$A_s =$	32.72	cm ² /m'	vzdolžna armatura
$E_s =$	200.00	kN/mm ²	
$E_{cm} =$	33.00	kN/mm ²	
$\alpha_e =$	6.06		$\alpha_e = E_s / E_{cm}$
$h =$	60.00	cm	višina prereza
$b =$	100.00	cm	širina
$c =$	5.00	cm	zaščitni sloj betona
$d =$	55.00	cm	statična višina



z=	50.69	cm	z=d-x/3...ročica notranjih sil
x=	12.92	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 15.09 \text{ Mpa} \leq 0,60 \cdot f_{ck} = 18 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v betonu - linearno leženje (navidežno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 7.56 \text{ Mpa} \leq 0,45 \cdot f_{ck} = 13.5 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 297.85 \text{ Mpa} \leq 0,8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa}$$

OK

Tabela 7: Kontrola napetosti v prerezu po MSU-TEMELJI

$M_{MSU,karak}$ =	283.36	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi}$ =	195.70	kNm	navidežno stalna kombinacija
A_s =	13.40	cm ² /m'	vzdolžna armatura
E_s =	200.00	kN/mm ²	
E_{cm} =	31.00	kN/mm ²	
α_e =	6.45		$\alpha_e = E_s / E_{cm}$
h=	100.00	cm	višina prereza
b=	100.00	cm	širina
c=	5.00	cm	zaščitni sloj betona
d=	95.00	cm	statična višina
z=	91.01	cm	z=d-x/3...ročica notranjih sil
x=	11.98	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 5.20 \text{ Mpa} \leq 0,60 \cdot f_{ck} = 15 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v betonu - linearno leženje (navidežno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 3.59 \text{ Mpa} \leq 0,45 \cdot f_{ck} = 11.25 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 232.36 \text{ Mpa} \leq 0,8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa}$$

OK

Tabela 8: Kontrola napetosti v prerezu po MSU-KRILA

$M_{MSU,karak}$ =	192.54	kNm	karakteristična kombinacija
$M_{MSU,kvazi}$ =	138.82	kNm	navidežno stalna kombinacija
A_s =	26.80	cm ² /m'	vzdolžna armatura
E_s =	200.00	kN/mm ²	
E_{cm} =	33.00	kN/mm ²	



$\alpha_e =$	6.06		$\alpha_c = E_c / E_{cm}$
$h =$	40.00	cm	višina prereza
$b =$	100.00	cm	širina
$c =$	5.00	cm	zaščitni sloj betona
$d =$	35.00	cm	statična višina
$z =$	31.95	cm	$z = d - x / 3$... ročica notranjih sil
$x =$	9.16	cm	nevtralna os

Omejitev napetosti v betonu - pojav vzdolžnih razpok (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 13.16 \text{ Mpa} \leq 0.60 \cdot f_{ck} = 18 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v betonu - linearno lezenje (navidezno stalna kombinacija)

$$\sigma_s = 9.49 \text{ Mpa} \leq 0.45 \cdot f_{ck} = 13.5 \text{ Mpa}$$

OK

Omejitev napetosti v armaturi - nespremenljive razpoke in pretirano deformiranje (karakteristična kombinacija)

$$\sigma_s = 224.89 \text{ Mpa} \leq 0.8 \cdot f_{ck} = 400 \text{ Mpa}$$

OK

Vsi elementi ustrezajo kontroli napetosti v MSU.

Kontrola širine razpok

Za armiranobetonske elemente se širino razpok dokazuje pri navidezno stalni kombinaciji vplivov. Razpoke je potrebno omejiti do takšne mere, da ne poslabšajo normalne funkcije ali trajnosti konstrukcije, niti ne povzročajo nesprejemljivega videza. V armiranobetonskih elementih je pojav razpok normalen. Največjo dovoljeno računsko širino razpoke w_{max} je treba določiti z upoštevanjem predvidene funkcije in narave konstrukcije ter stroškov omejitve razpokanosti. Priporočene vrednosti so:

Tabela 9: Dovoljene širine razpok po EC2

razred izpostavljenosti	armiranobetonski elementi in prednapeti betonski elementi z nepovezanimi kabli	prednapeti betonski elementi z povezanimi kabli
	navidezno-stalna kombinacija	pogosta kombinacija
X0, XC1	0,4	0,2
XC2, XC3, XC4	0,3	0,2
XD1 XD2, XS1, XS2, XS3	0,3	dekompresija

Kontrola razpok pri navidezno stalni kombinaciji obtežb:

Prekladna konstrukcija	Oporniki
$w_{max} = 0,11 \text{ mm}$	$w_{max} = 0,24 \text{ mm}$



$< w_{dop} = 0,30 \text{ mm}$	$< w_{dop} = 0,30 \text{ mm}$
-------------------------------	-------------------------------

Vsi elementi ustrezajo kontroli širine razpok v MSU.

Omejitev deformacij

Za vizualno oz. estetsko podobo objekta moramo omejiti deformacije objekta pri navidezno stalni kombinaciji obtežb. Povese je potrebno omejiti predvsem zaradi izgleda in udobja uporabnikov pri uporabi objekta.

Za cestne mostove se vertikalni povesi mejijo na $\delta_{\max} \cdot L/700$ oz. kot predpisujejo tehnične smernice. Velikost horizontalnih pomikov je omejena na $\delta_{\max} \cdot H/150$ oz. kot predpisuje standard SIST EN 1990:2004, preglednica N2.

Kontrola deformacij pri navidezno stalni kombinaciji obtežb:

Prekladna konstrukcija
$\Delta z_{\max} = 28,48 \text{ mm} < f_{dop} = 21500\text{mm}/700 = 30,71 \text{ mm}.$

Velikost vertikalnih pomikov ustreza kontroli deformacij po MSU.

Oporniki
$\Delta x_{\max} = 5,86 \text{ mm} < f_{dop} = 5450\text{mm}/150 = 36,33 \text{ mm}.$

Velikost horizontalnih pomikov ustreza kontroli deformacij po MSU.

Maksimalne napetosti pod temelji

Izvrednotena je maksimalna napetost pod temeljem na MSN (fakturirane obtežbe) in znaša 533,73 kN/m² > 500,00 kN/m². (Glej GG poročilo). Maksimalna napetost pod temelji ne ustreza maksimalnim napetostim glede na GG poročilo, zato se predvidi izboljšava matične podlage s pustim betonom C16/20 v debelini 30 cm

Žalec, november 2022

Sestavil:

Matija Zavšek, dipl.inž.grad.

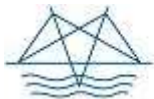
 



T.1.3 OSTALE TEHNIČNE PRILOGE



PRILOGA 1

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 1/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Vsebina

Osnovni podatki o modelu	2
Vhodni podatki	
Vhodni podatki - Konstrukcija	2
Vhodni podatki - Obtežba	5
Rezultati	
Modalna analiza	11
Seizmični preračun	12
Statični preračun	13
Dimenzioniranje (beton)	96



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Osnovni podatki o modelu, Vhodni podatki - Konstrukcija

Naslov: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina
Objekt: Most čez Dreto
Mesto: Žlavor- Dobletina
Investitor: Občina Nazarje
Projektant: Provog d.o.o.

Datoteka: most_Dreta_Zlavor_60-100_svod_30cm.twp
Datum preračuna: 15.06.2022

Način preračuna: 3D model

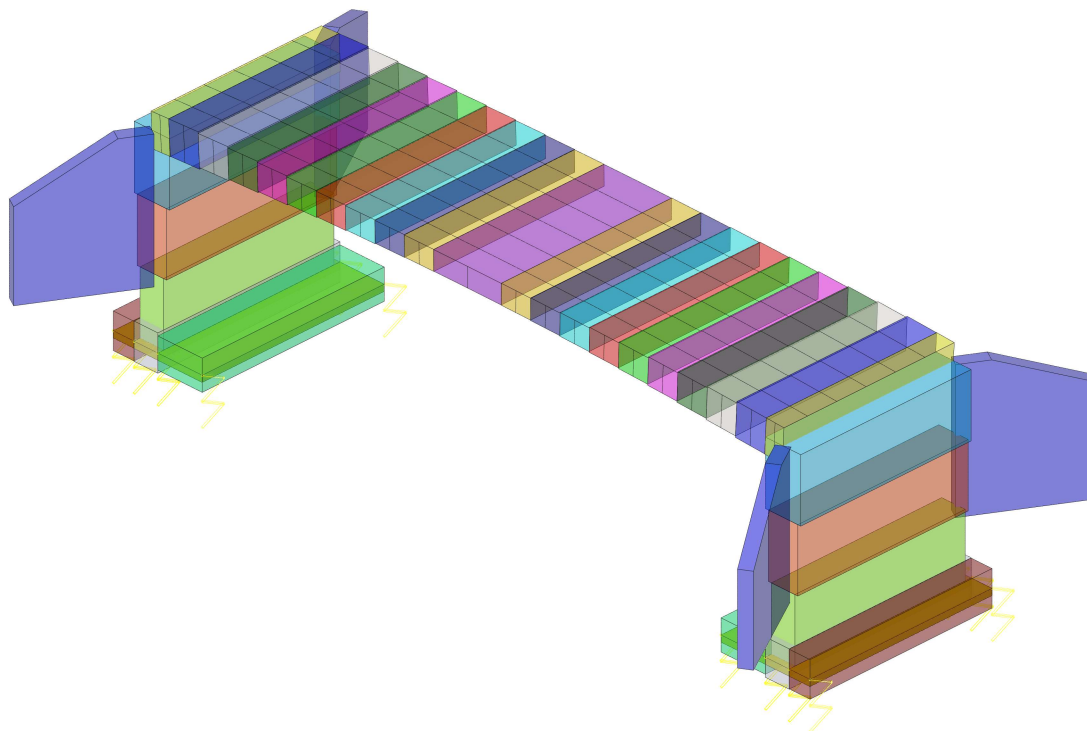
- ☒ Teorija I-ga reda ☒ Modalna analiza ☐ Stabilnost
☐ Teorija II-ga reda ☒ Seizmični preračun ☐ Faze gradnje
☐ Nelinearen preračun

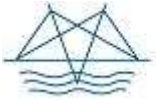
Velikost modela

Število vozlišč: 1294
Število ploskovnih elementov: 1188
Število grednih elementov: 0
Število robnih elementov: 1800
Število osnovnih obtežnih primerov: 13
Število kombinacij obtežb: 41

Enote mer

Dolžina: m [cm,mm]
Sila: kN
Temperatura: Celsius



 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 3/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Tabele materialov

No	Naziv materiala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α_t [1/C]	Em[kN/m ²]	μ_m
1	C 35/45	3.400e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.400e+7	0.20
2	C 30/37	3.300e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.300e+7	0.20
3	C 25/30	3.100e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.100e+7	0.20

Seti površinskih podpor

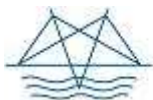
Set	K,R1	K,R2	K,R3
1	1.800e+4	1.800e+4	2.400e+4

Konture plošč

No	Konturna vozlišča	Sklop	Set
1	1053-1101-716-680-1053	Nivo: Temelji [0.00 m]	16
2	204-231-30-17-204	Nivo: Temelji [0.00 m]	16
3	1101-1130-743-716-1101	Nivo: Temelji [0.00 m]	17
4	175-204-17-9-175	Nivo: Temelji [0.00 m]	17
5	231-281-68-30-231	Nivo: Temelji [0.00 m]	18
6	958-1053-680-635-958	Nivo: Temelji [0.00 m]	18
7	430-445-439-310-267-430	Okvir: K 2	15
8	1147-1258-1276-1294-1266-1147	Okvir: K 3	15
9	1078-794-718-892-1054-1078	Okvir: K 4	15
10	218-67-1-20-168-218	Okvir: K 5	15
11	80-272-205-28-80	Okvir: V 1	14
12	145-352-272-80-145	Okvir: V 1	13
13	218-430-352-145-218	Okvir: V 1	12
14	949-1218-1150-809-949	Okvir: V 2	13
15	809-1150-1056-702-809	Okvir: V 2	14
16	1078-1258-1218-949-1078	Okvir: V 2	12
17	531-544-557-392-371-350-531	Pogled: Svod (5. Svod)	5
18	583-596-609-465-452-433-583	Pogled: Svod (6. Svod)	7
19	1229-1239-1248-1029-1000-974-1229	Pogled: Svod (7. Svod)	2
20	1204-1217-1229-974-941-910-1204	Pogled: Svod (8. Svod)	3
21	1174-1190-1204-910-880-851-1174	Pogled: Svod (9. Svod)	4
22	453-466-479-270-255-239-453	Pogled: Svod (10. Svod)	2
23	1140-1159-1174-851-824-792-1140	Pogled: Svod (11. Svod)	5
24	1094-1120-1140-792-762-734-1094	Pogled: Svod (12. Svod)	6
25	1035-1066-1094-734-712-692-1035	Pogled: Svod (13. Svod)	7
26	970-1002-1035-692-674-656-970	Pogled: Svod (14. Svod)	8
27	903-936-970-656-641-625-903	Pogled: Svod (15. Svod)	9
28	838-870-903-625-612-598-838	Pogled: Svod (16. Svod)	10
29	676-695-715-543-530-517-676	Pogled: Svod (17. Svod)	10
30	640-658-676-517-504-491-640	Pogled: Svod (18. Svod)	9
31	479-492-505-308-288-270-479	Pogled: Svod (19. Svod)	3
32	1248-1248-1258-1078-1029-1029-1248	Pogled: Svod (20. Svod)	1
33	430-430-453-239-218-218-430	Pogled: Svod (21. Svod)	1
34	715-785-838-598-565-543-715	Pogled: Svod (1. Svod)	11
35	609-623-640-491-478-465-609	Pogled: Svod (2. Svod)	8
36	557-570-583-433-413-392-557	Pogled: Svod (3. Svod)	6
37	505-518-531-350-329-308-505	Pogled: Svod (4. Svod)	4

Konture površinskih podpor

No	Konturna vozlišča	Sklop	Set
1	175-204-17-9-175	Nivo: Temelji [0.00 m]	1
2	204-231-30-17-204	Nivo: Temelji [0.00 m]	1
3	231-281-68-30-231	Nivo: Temelji [0.00 m]	1
4	1101-1130-743-716-1101	Nivo: Temelji [0.00 m]	1
5	1053-1101-716-680-1053	Nivo: Temelji [0.00 m]	1
6	958-1053-680-635-958	Nivo: Temelji [0.00 m]	1



PROVOG
inženirske storitve

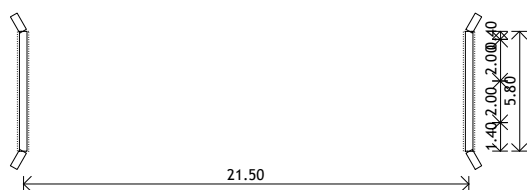
Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

Stran: 4/146

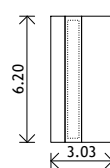
Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

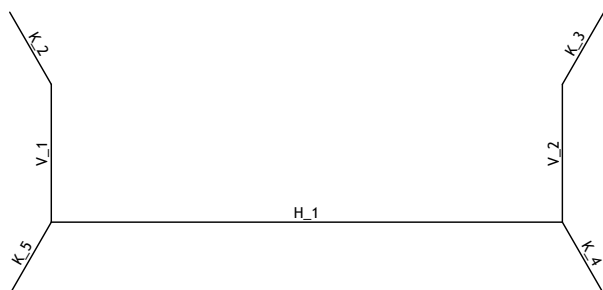
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto



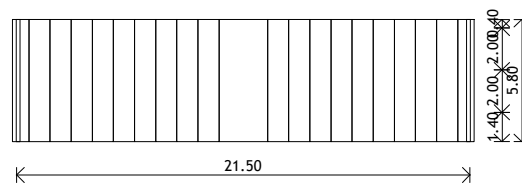
Nivo: Plosca [5.95 m]



Nivo: Temelji [0.00 m]



Dispozicija okvirjev



Pogled: Svod



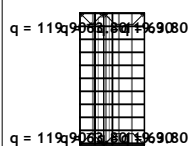
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Vhodni podatki - Obtežba

Lista obtežnih primerov

LC	Naziv
1	LT+Zemeljski pritisk (g)
2	Stalna obtežba
3	Prometna obtežba - LM1 TS-600
4	Prometna obtežba - LM1 UDL
5	Prometna obtežba - Pospeševanje
6	Prometna obtežba - Zaviranje
7	Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Levo
8	Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Desno
9	Temperatura - dT +
10	Temperatura - dT -
11	Krčenje
12	Potres smer x
13	Potres smer y
14	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
15	Komb.: 1.35xI+1.35xVII
16	Komb.: 1.35xI+1.35xVIII
17	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV+0.9xIX
18	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV+0.9xX
19	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xV+1.35xVII
20	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xVI+1.35xVIII
21	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xV+1.35xVII+0.9xIX
22	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xVI+1.35xVIII+0.9xX
23	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xV+1.35xVII+0.9xX
24	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.35xVI+1.35xVIII+0.9xX
25	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.5xIX

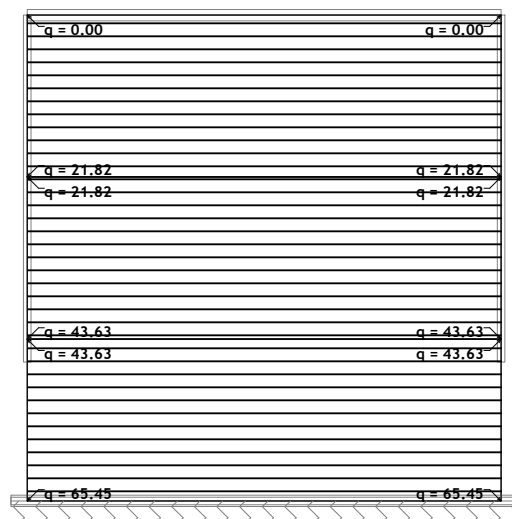
Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)



Nivo: Temelji [0.00 m]

LC	Naziv
26	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV+1.5xX
27	Komb.: I+II+0.5xIX+XII
28	Komb.: I+II+0.5xIX+XIII
29	Komb.: I+II+0.5xX+XII
30	Komb.: I+II+0.5xX+XIII
31	Komb.: I+II+III+IV
32	Komb.: I+VII
33	Komb.: I+VIII
34	Komb.: I+II+III+IV+0.6xIX
35	Komb.: I+II+III+IV+0.6xX
36	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+V+VII+0.6xIX
37	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+VI+VIII+0.6xIX
38	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+V+VII+0.6xX
39	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+VI+VIII+0.6xX
40	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+V+VII+0.6xXI
41	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+VI+VIII+0.6xXI
42	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+IX
43	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+X
44	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+XI
45	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+0.5xIX
46	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+0.5xX
47	Komb.: I+II+0.75xIII+0.4xIV+0.5xXI
48	Komb.: I+II+0.6xIX
49	Komb.: I+II+0.6xX
50	Komb.: I+II+0.6xXI
51	Komb.: I+II
52	Komb.: I+II+0.5xIX
53	Komb.: I+II+0.5xX
54	Komb.: I+II+0.5xXI

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)

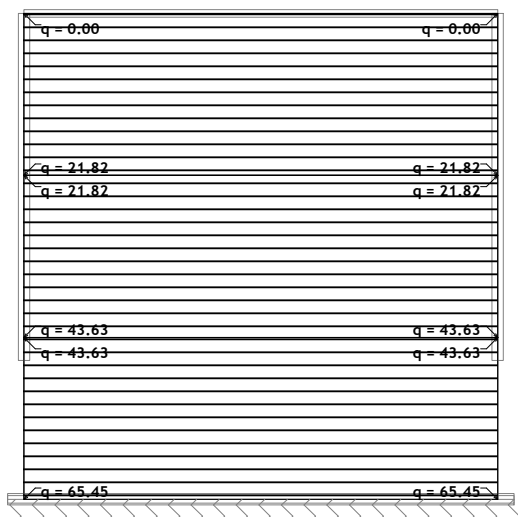


Okvir: V_1



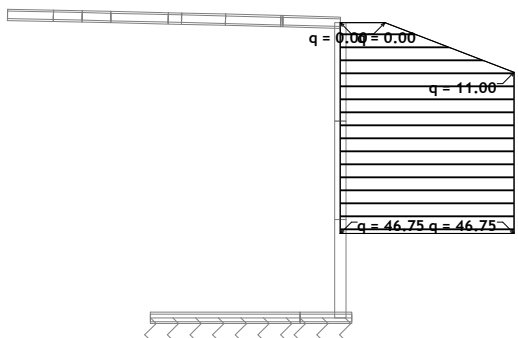
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)



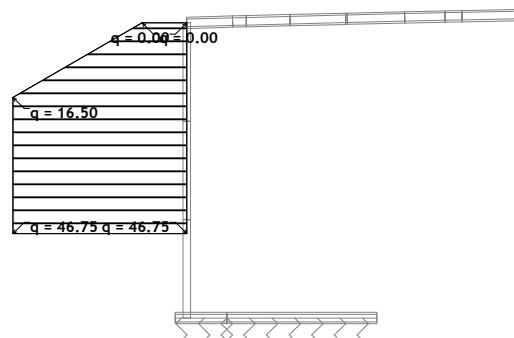
Okvir: V 2

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)



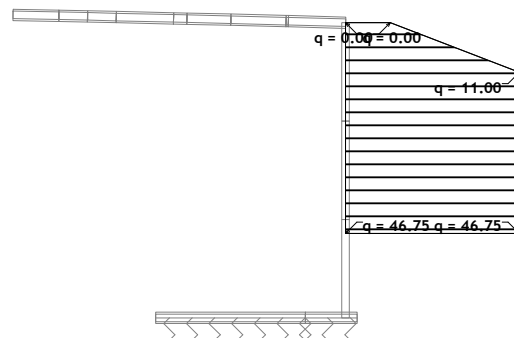
Okvir: K 3

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)



Okvir: K 5

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)



Okvir: K 2



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

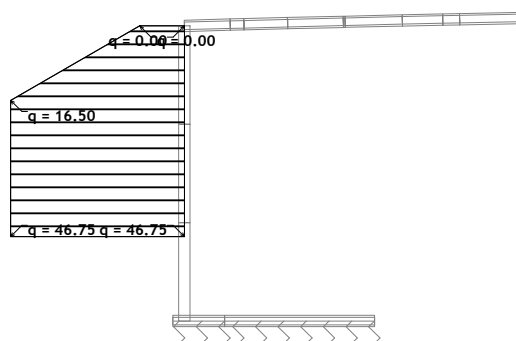
Stran: 7/146

Investitor: Občina Nazarje

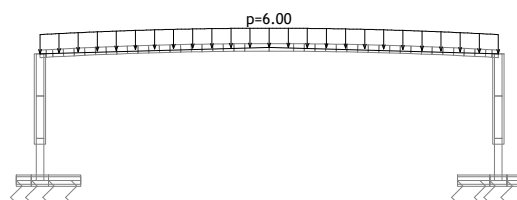
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 1: LT+Zemeljski pritisk (g)

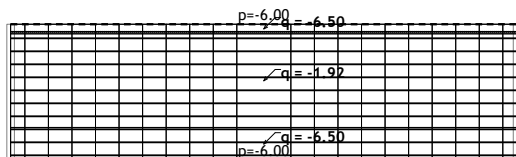


Obt. 2: Stalna obtežba



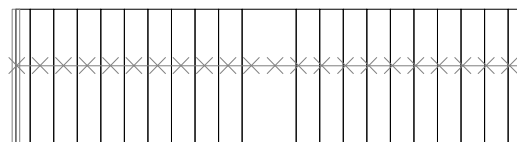
Okvir: K 4

Obt. 2: Stalna obtežba



Okvir: H 1

Obt. 3: Prometna obtežba - LM1 TS-600



Pogled: Svod

Pogled: Svod



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

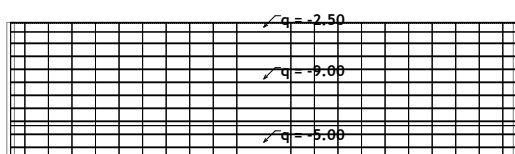
Stran: 8/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

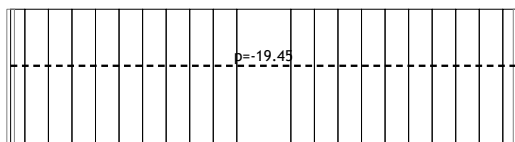
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 4: Prometna obtežba - LM1 UDL



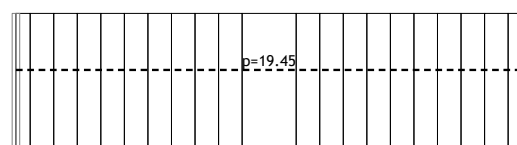
Pogled: Svod

Obt. 6: Prometna obtežba - Zaviranje



Pogled: Svod

Obt. 5: Prometna obtežba - Pospeševanje



Pogled: Svod

Obt. 7: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Levo

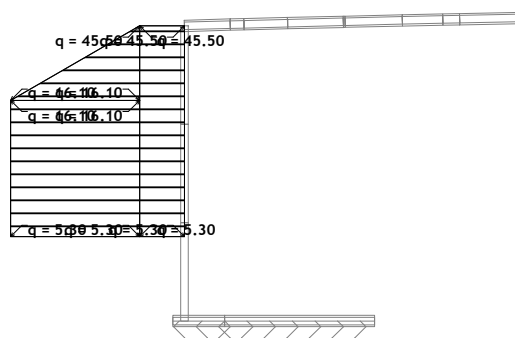


Okvir: V 1



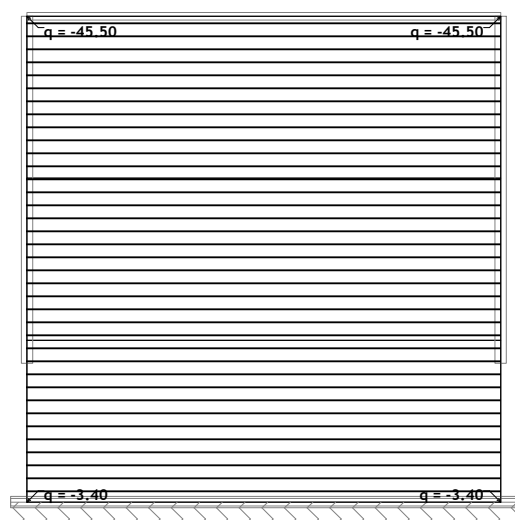
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 7: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Levo



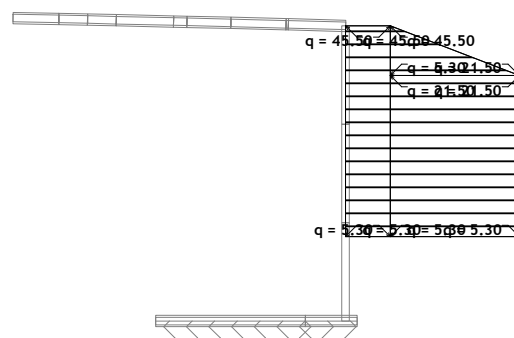
Okvir: K 5

Obt. 8: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Desno



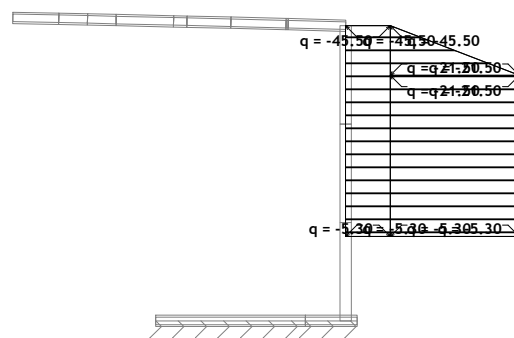
Okvir: V 2

Obt. 7: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Levo




Okvir: K 2

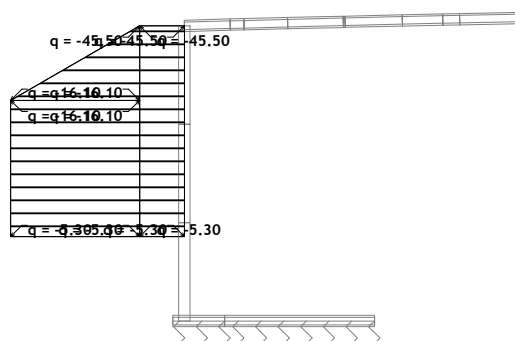
Obt. 8: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Desno



Okvir: K 3

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 10/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Obt. 8: Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Desno

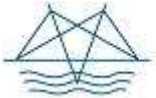


Okvir: K_4

Premična obtežba (LM1 - TS600 - glavni pas)

Obtežba 3: LM1 - TS600 - glavni pas $\Delta L=1$ m

Koncentrirane sile					
No	Px[kN]	Py[kN]	Pz[kN]	X1[m]	Y1[m]
1	-0.00	-0.00	-150.00	0.00	1.00
2	-0.00	-0.00	-150.00	0.00	-1.00
3	-0.00	-0.00	-150.00	1.20	1.00
4	-0.00	-0.00	-150.00	1.20	-1.00

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 11/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Modalna analiza

Faktorji obtežb za preračun mas

No	Naziv	Koeficient
1	LT+Zemeljski pritisk (g)	1.00
2	Stalna obtežba	1.00
3	Prometna obtežba - LM1 TS-600	0.00
4	Prometna obtežba - LM1 UDL	0.00
5	Prometna obtežba - Pospeševanje	0.00
6	Prometna obtežba - Zaviranje	0.00

No	Naziv	Koeficient
7	Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Levo	0.00
8	Prometna obtežba - Zemeljski pritisk Desno	0.00
9	Temperatura - dT +	0.00
10	Temperatura - dT -	0.00
11	Krčenje	0.00

Razporeditev mas po višini objekta

Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]	Masa [T]	T/m ²
Plosca	5.95	12.22	2.15	454.94	
Temelji	0.00	12.22	2.18	510.47	13.59
Skupno:	2.80	12.22	2.17	965.41	

Položaj centra togosti po višini objekta (približna metoda)


Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]
Plosca	5.95	12.22	2.18
Temelji	0.00	12.22	2.18

Ekscentriciteta po višini objekta (približna metoda)

Nivo	Z [m]	eox [m]	eoy [m]
Plosca	5.95	0.00	0.03
Temelji	0.00	0.00	0.00

Nihajne dobe konstrukcije

No	T [s]	f [Hz]
1	0.5344	1.8711
2	0.3975	2.5158
3	0.3255	3.0720

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina	Stran: 12/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Seizmični preračun

Seizmični preračun: EC8 (EN 1998) SLO

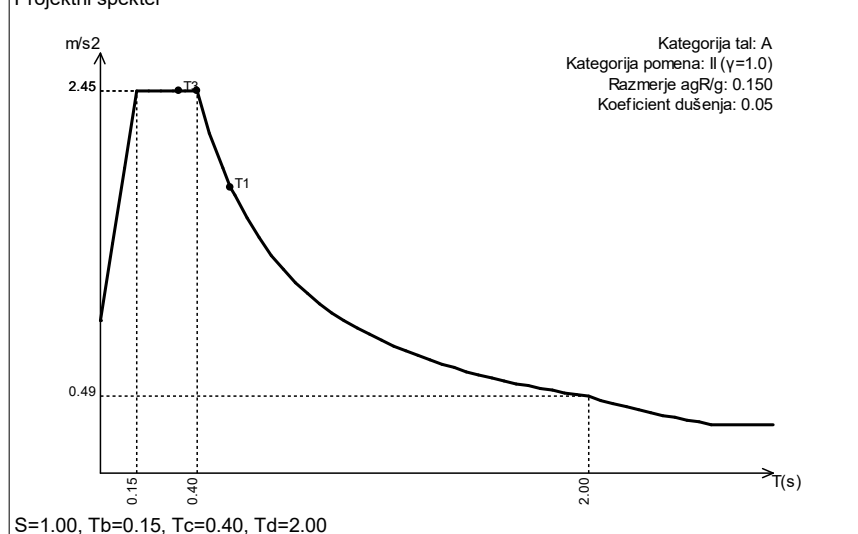
Kategorija tal:	A
Kategorija pomena:	II ($\gamma=1.0$)
Razmerje agR/g :	0.150
Koeficient dušenja:	0.05

Faktorji smeri potresa:

Obtežni primer	Kot α [°]	k, α	$k, \alpha+90^\circ$	k_z	Faktor O.
Potres smer x	0	1.000	0.300	0.000	1.500
Potres smer y	90	1.000	0.300	0.000	1.500

Tip spektra

Obtežni primer	S	T_b	T_c	T_d	avg/ag
Potres smer x	1.000	0.150	0.400	2.000	1.000
Potres smer y	1.000	0.150	0.400	2.000	1.000

Projektni spekter

Razporeditev potresnih sil po višini objekta - Potres smer x

Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
Plosca	5.95	0.00	228.58	1.40	1236.3	-0.02	-0.01	0.13	0.00	0.00
Temelji	0.00	0.00	39.32	0.12	361.04	-0.01	-0.01	0.06	0.00	0.00
Σ		0.00	267.89	1.52	1597.4	-0.02	-0.02	0.20	0.00	0.00

Razporeditev potresnih sil po višini objekta - Potres smer y

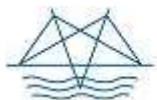
Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
Plosca	5.95	0.01	761.89	4.67	-370.92	0.01	0.00	-0.04	-0.00	-0.00
Temelji	0.00	0.00	131.05	0.40	-108.32	0.00	0.00	-0.02	-0.00	-0.00
Σ		0.01	892.94	5.07	-479.24	0.01	0.01	-0.06	-0.00	-0.00

Faktorji participacije - relativno sodelovanje

Ton \ Naziv	1. Potres smer	2. Potres smer
1	0.048	0.861
2	0.952	0.139
3	0.000	0.000

Faktorji participacije - angažiranje mase

Ton	U [$\alpha=0^\circ$]	U [$\alpha=90^\circ$]	U [Z]
1	0.00	50.41	0.00
2	67.49	0.00	0.00
3	0.01	0.00	0.00
ΣU (%)	67.50	50.41	0.00



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

Stran: 13/146

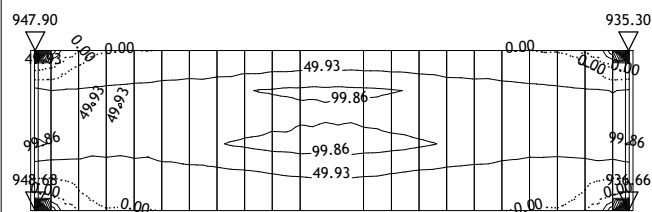
Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Statični preračun

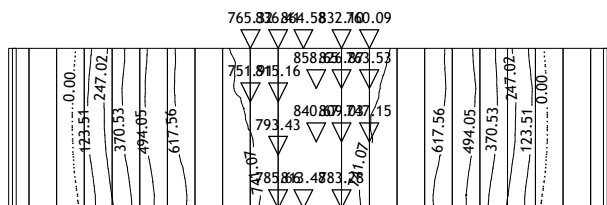
Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 948.68 / min Mx= 0.00 kNm/m

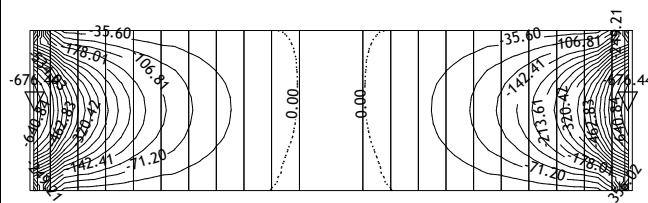
Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max My= 864.58 / min My= 0.00 kNm/m

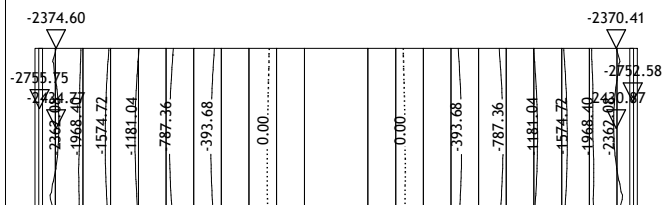
Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -676.44 kNm/m

Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -2755.75 kNm/m

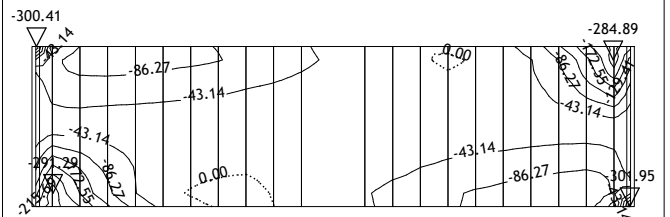


Stran: 14/146

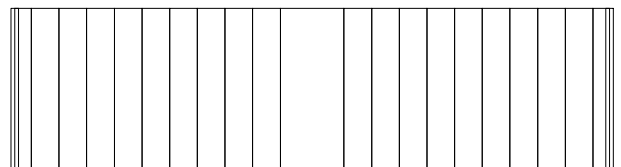
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -301.95 kNm/m
Obt. 55: [MSN] 14-30



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: |Tz|



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

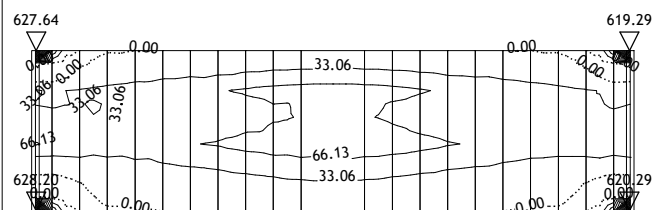
Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kNm/m]
116	A-	-662.04	-2823.9	-9.755	-
363	A-	-662.08	-2823.0	-47.522	-
95	A-	-658.48	-2809.0	-52.385	-
106	A-	-684.32	-2808.9	-11.484	-
357	A-	-684.78	-2808.0	-7.781	-
348	A-	-658.20	-2807.6	-7.261	-
127	A-	-514.93	-2711.7	-0.556	-
370	A-	-514.39	-2707.7	-164.09	-
85	A-	-508.91	-2678.5	-167.58	-
337	A-	-508.19	-2674.3	-9.685	-
78	A-	-150.10	-2325.3	-326.32	-
308	A+	51.621	-308.44	325.60	-
136	A+	580.42	-521.65	322.50	-
375	A-	-491.24	-2565.1	-320.90	-
142	A+	52.633	-299.43	320.37	-
374	A-	-155.82	-2350.7	-319.67	-
75	A-	-482.61	-2519.8	-317.30	-
323	A+	579.30	-537.79	316.39	-
89	A-	-40.555	-1916.9	-268.85	-
290	A+	-9.970	-123.10	268.43	-

**Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 55. [MSN] 14-30**

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
230	A-	-9.301	-0.039
230	A-	-9.291	-0.037
250	A-	-9.134	-0.038
250	A-	-9.127	-0.036
212	A-	-9.105	-0.040

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

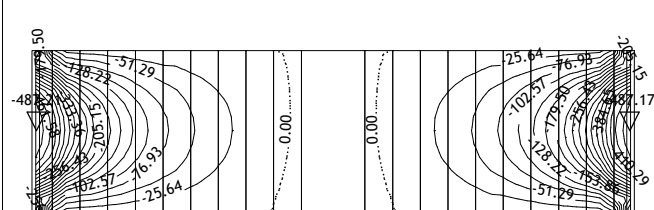


Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 628.20 / min Mx= 0.00 kNm/m

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
212	A-	-9.093	-0.039
214	A-	-8.991	-0.039
214	A-	-8.981	-0.037
233	A-	-8.828	-0.038
233	A-	-8.821	-0.037

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -487.21 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

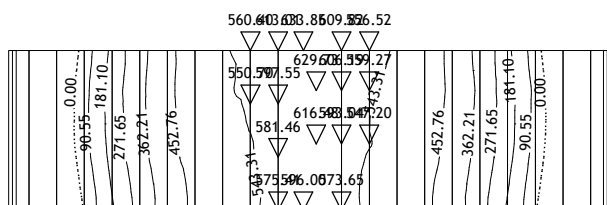
Stran: 16/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

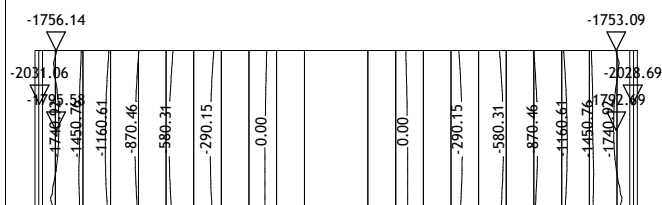


Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max My= 633.85 / min My= 0.00 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

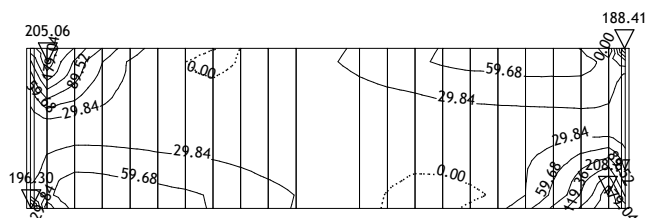
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Pogled: Svod

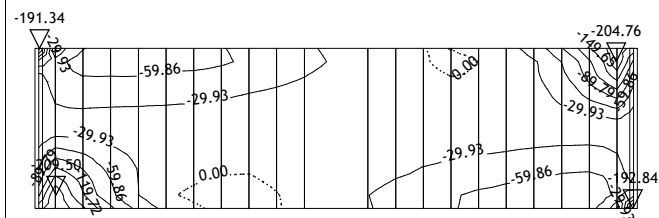
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -2031.06 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mxy= 208.87 / min Mxy= 0.00 kNm/m



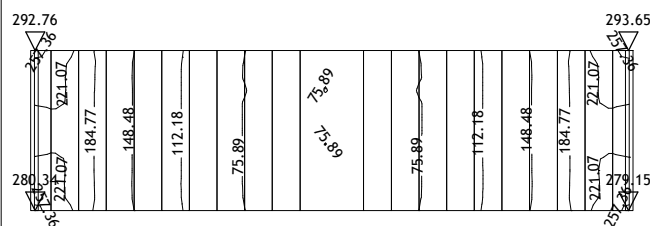
Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -209.50 kNm/m



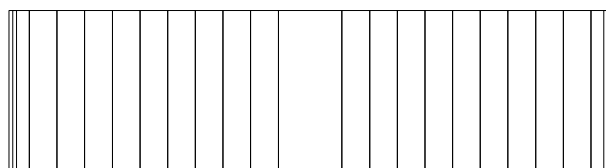
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: max |Tz|= 293.65 / min |Tz|= 39.59 kN/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: |Tz|

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakt)] 31-44

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
116	A-	-476.48	 -2082.4 	-5.230	2.079
363	A-	-476.51	 -2081.7 	-34.764	4.829
95	A-	-473.83	 -2071.3 	-38.278	0.961
348	A-	-473.64	 -2070.3 	-3.445	2.129
106	A-	-491.45	 -2070.2 	-8.505	1.328
357	A-	-491.73	 -2069.7 	-5.758	3.178
127	A-	-376.92	 -2008.3 	9.357	3.228
370	A-	-376.49	 -2005.3 	-119.70	7.004
85	A-	-372.41	 -1983.7 	-122.30	1.843
337	A-	-371.86	 -1980.5 	1.313	3.257
78	A-	-110.00	-1720.1	 -238.20 	2.282
136	A+	369.67	-530.24	 237.93 	402.28
308	A+	27.473	-321.57	 237.66 	272.94
375	A-	-354.47	-1895.4	 -236.73 	1.740
75	A-	-348.11	-1861.7	 -234.07 	4.043
142	A+	28.193	-328.69	 233.77 	281.84
323	A+	368.91	-516.50	 233.39 	388.84
374	A-	-114.24	-1739.0	 -233.25 	4.258
89	A-	-30.060	-1415.1	 -195.78 	0.399
290	A+	-11.635	-180.36	 195.47 	214.13
127	A+	3.497	-444.01	120.43	 422.25
370	A+	3.950	-441.97	-9.429	 420.07
85	A+	-3.679	-438.15	-0.940	 417.84
337	A+	-3.422	-434.26	121.56	 415.02
375	A+	370.62	-529.30	-59.535	 404.27
136	A+	369.67	-530.24	237.93	 402.28
363	A+	49.674	-355.37	4.672	 395.77
116	A+	47.412	-357.64	35.979	 395.45
348	A+	48.072	-353.25	37.086	 395.01
95	A+	47.340	-356.20	4.669	 394.90

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakt)] 31-44

Oznaka	LC	u3 [mm]
270	A-	 -15.147
201	A-	 -15.145
270	A-	 -15.106
201	A-	 -15.104

Oznaka	LC	u3 [mm]
251	A-	 -15.039
193	A-	 -15.036
212	A-	 -15.019
250	A-	 -15.018

Oznaka	LC	u3 [mm]
251	A-	 -14.998
193	A-	 -14.996

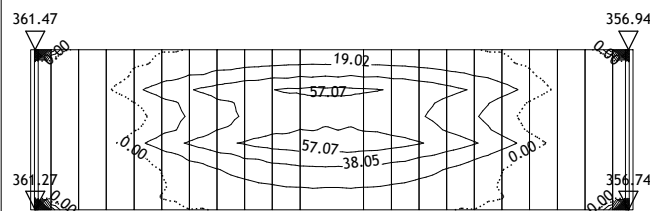


STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakat)] 31-44

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
201	A-	-15.255	-0.030
201	A-	-15.173	-0.030
193	A-	-15.147	-0.030
193	A-	-15.147	-0.030
192	A-	-15.135	-0.030

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

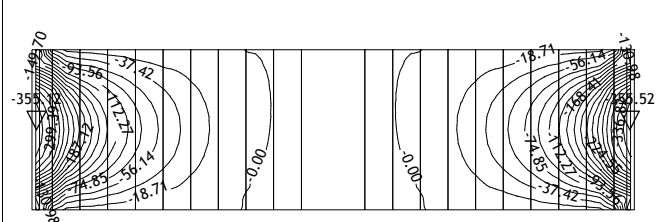


Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 361.47 / min Mx= 0.00 kNm/m

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
212	A-	-15.088	-0.030
186	A-	-15.075	-0.030
186	A-	-15.075	-0.030
193	A-	-15.064	-0.029
193	A-	-15.064	-0.029

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -355.52 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

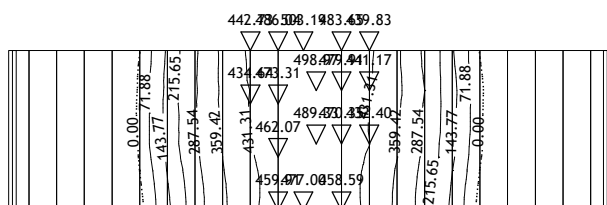
Stran: 19/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

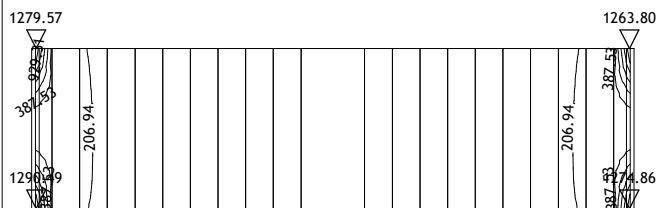
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50





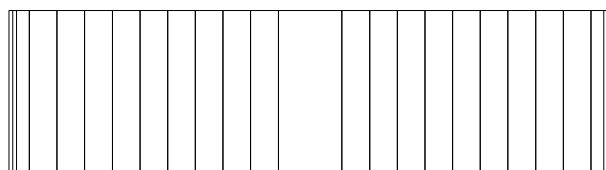
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: max |Tz|= 1290.49 / min |Tz|= 26.35 kN/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: |Tz|

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
363	A-	-349.02	 -1470.7 	-24.915	4.829
116	A-	-348.62	 -1469.0 	3.842	2.079
348	A-	-347.03	 -1464.0 	0.709	2.129
95	A-	-346.92	 -1463.0 	-26.669	0.961
357	A-	-360.48	 -1455.6 	-4.912	3.178
106	A-	-359.87	 -1454.1 	-4.342	1.328
370	A-	-270.80	 -1436.9 	-77.870	7.004
127	A-	-270.67	 -1436.7 	36.031	3.228
85	A-	-267.56	 -1421.9 	-79.030	1.843
337	A-	-267.46	 -1421.2 	26.289	3.257
136	A+	170.16	-972.35	 196.04 	566.24
375	A-	-275.56	-1405.4	 -195.16 	1.740
75	A-	-270.98	-1382.5	 -193.30 	4.043
323	A+	166.63	-992.91	 192.85 	571.87
78	A-	-88.867	-1193.3	 -176.10 	2.282
308	A+	-5.859	-817.20	 175.92 	371.52
142	A+	-3.450	-805.53	 172.76 	358.97
374	A-	-91.855	-1206.8	 -172.52 	4.258
290	A+	-14.362	-588.15	 128.04 	230.83
89	A-	-24.899	-930.49	 -127.94 	0.399
337	A+	-87.707	-1014.3	78.687	 580.66
85	A+	-88.023	-1016.1	-26.466	 579.50
323	A+	166.63	-992.91	192.85	 571.87
75	A+	165.83	-995.06	-84.974	 571.75
370	A+	-84.478	-998.82	-35.763	 570.38
127	A+	-84.505	-999.18	78.299	 568.60
375	A+	170.52	-972.27	-89.315	 566.83
136	A+	170.16	-972.35	196.04	 566.24
348	A+	-44.996	-911.00	25.753	 490.90
95	A+	-44.953	-911.06	-0.319	 488.75

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	u3 [mm]
176	A-	 -21.797
182	A-	 -21.587
183	A-	 -21.506
183	A-	 -21.506

Oznaka	LC	u3 [mm]
169	A-	 -21.504
169	A-	 -21.504
188	A-	 -21.440
230	A-	 -21.409

Oznaka	LC	u3 [mm]
195	A-	 -21.348
214	A-	 -21.327

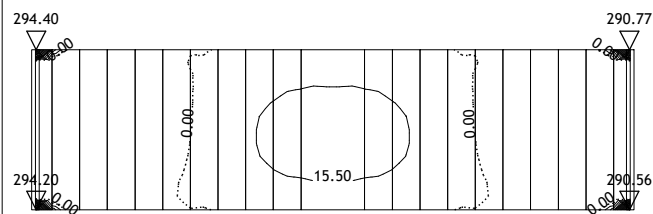


STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
176	A-	-21.800	-0.021
176	A-	-21.795	-0.021
182	A-	-21.590	-0.021
182	A-	-21.590	-0.021
182	A-	-21.585	-0.021

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

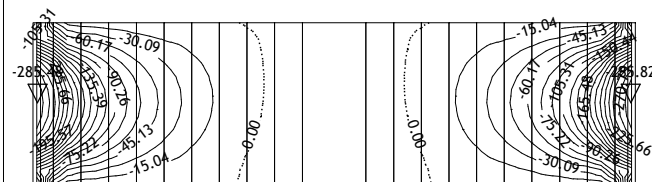


Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 294.40 / min Mx= 0.00 kNm/m

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
182	A-	-21.585	-0.021
169	A-	-21.511	-0.022
169	A-	-21.506	-0.021
183	A-	-21.503	-0.021
183	A-	-21.498	-0.021

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Pogled: Svod

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -285.82 kNm/m

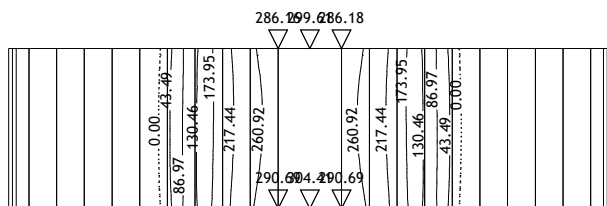


Stran: 22/146

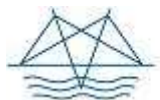
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

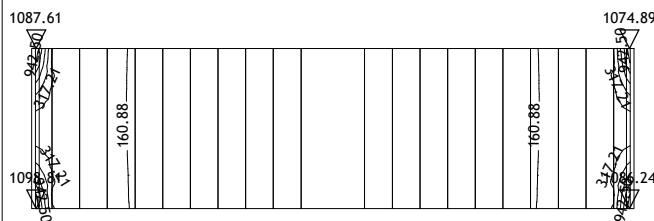


Pogled: Svod
Vplivi v plošči: max M_{xy} = 0.00 / min M_{xy} = -116.51 kNm/m



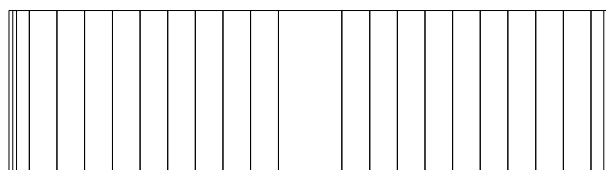
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: max |Tz| = 1098.81 / min |Tz| = 4.57 kN/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Pogled: Svod
Vplivi v plošči: |Tz|

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
348	A-	-280.93	 -1086.6 	2.447	354.91
95	A-	-280.92	 -1086.4 	-15.283	354.25
363	A-	-279.28	 -1078.5 	-24.259	347.49
116	A-	-279.11	 -1077.6 	12.006	346.36
357	A-	-292.45	 -1071.5 	-4.907	304.25
75	A-	-229.73	 -1071.4 	-157.27	302.58
106	A-	-291.90	 -1071.3 	4.902	301.19
323	A-	-229.54	 -1069.8 	95.169	301.31
85	A-	-205.46	 -1062.3 	-55.216	466.07
337	A-	-205.31	 -1061.1 	31.073	463.79
136	A+	115.92	-978.38	 161.91 	489.96
375	A-	-226.52	-1048.8	 -161.79 	281.10
75	A-	-229.73	-1071.4	 -157.27 	302.58
323	A+	112.44	-999.06	 156.86 	497.30
142	A+	-13.163	-813.11	 144.79 	342.57
374	A-	-70.935	-872.46	 -144.57 	255.16
78	A-	-73.303	-884.89	 -136.70 	264.99
308	A+	-15.549	-824.77	 136.56 	354.99
149	A+	-13.994	-588.71	 101.28 	226.35
368	A-	-18.668	-672.27	 -101.05 	213.34
337	A+	-101.46	-1020.8	54.994	 540.27
85	A+	-101.78	-1022.6	-31.258	 539.76
370	A+	-98.221	-1005.3	-40.551	 528.97
127	A+	-98.249	-1005.6	64.800	 527.75
75	A+	111.71	-1001.1	-95.745	 497.45
323	A+	112.44	-999.06	156.86	 497.30
375	A+	116.21	-978.39	-100.12	 490.42
136	A+	115.92	-978.38	161.91	 489.96
348	A+	-66.783	-927.72	14.323	 471.29
95	A+	-66.734	-927.76	-2.126	 469.58

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
176	A-	 -21.470
182	A-	 -21.262
183	A-	 -21.182
183	A-	 -21.182

Oznaka	LC	u3 [mm]
169	A-	 -21.180
169	A-	 -21.180
188	A-	 -21.116
230	A-	 -21.081

Oznaka	LC	u3 [mm]
195	A-	 -21.024
214	A-	 -21.001



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina

Stran: 24/146

Investitor: Občina Nazarje

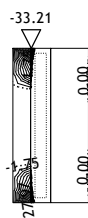
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
176	A-	-21.470	0.000
176	A-	-21.470	0.000
182	A-	-21.262	0.000
182	A-	-21.262	0.000
182	A-	-21.262	0.000

Obt. 55: [MSN] 14-30

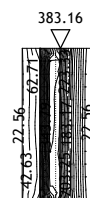


Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -33.21 kNm/m

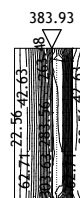
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
182	A-	-21.262	0.000
183	A-	-21.182	0.000
183	A-	-21.181	0.000
169	A-	-21.181	0.000
169	A-	-21.180	0.000

Obt. 55: [MSN] 14-30



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 383.93 / min Mx= 2.48 kNm/m



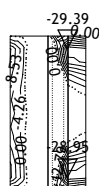


Stran: 25/146

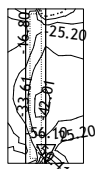
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30



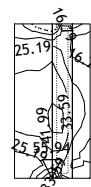
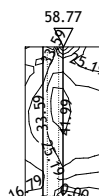
Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max $M_y = 91.48$ / min $M_y = 2.07$ kNm/m
Obt. 55: [MSN] 14-30

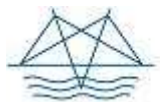


Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -58.81 kNm/m



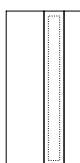
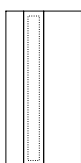
Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max Mxy= 58.77 / min Mxy= 0.00 kNm/m





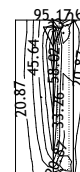
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30



Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: |Tz|

Obt. 55: [MSN] 14-30



Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max |Tz|= 95.17 / min |Tz|= 8.49 kN/m

**Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 55. [MSN] 14-30**

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
60	A-	 -2.605 	-0.030
338	A-	 -2.525 	-0.032
67	A-	 -2.508 	-0.030
331	A-	 -2.453 	-0.033
68	A-	 -2.411 	-0.030

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
48	A-	 -2.400 	-0.031
77	A-	 -2.392 	-0.032
317	A-	 -2.372 	-0.032
315	A-	 -2.367 	-0.032
324	A-	 -2.320 	-0.033

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
262	A+	388.11	[89.413]	38.936	-
39	A+	388.40	[89.379]	40.402	-
253	A+	308.65	[86.160]	45.883	-
43	A+	308.56	[86.111]	47.702	-
277	A+	313.23	[82.171]	44.612	-
54	A+	313.02	[81.991]	47.395	-
296	A+	331.01	[81.881]	19.965	-
66	A+	330.69	[81.545]	40.446	-
32	A+	306.91	[79.629]	46.338	-
232	A+	307.04	[79.499]	45.709	-
315	A-	80.430	13.892	 -141.14 	-
77	A+	298.41	66.329	[140.79]	-
11	A-	82.789	14.640	 -135.13 	-
204	A+	281.43	61.192	[134.83]	-
299	A-	29.260	11.379	 -73.665 	-
86	A+	92.518	27.678	[73.433]	-
18	A-	28.747	11.511	 -72.091 	-
199	A+	91.844	26.184	[71.983]	-
317	A-	54.515	0.414	 -62.471 	-
68	A+	297.32	60.246	[61.490]	-



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

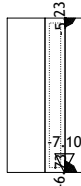
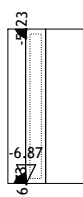
Stran: 27/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

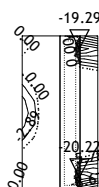
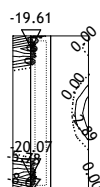
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -7.10 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -20.22 kNm/m

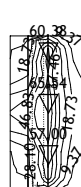
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 283.36 / min Mx= 1.66 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max My= 65.55 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

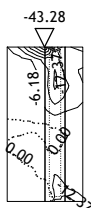
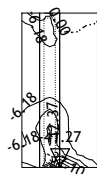
Stran: 28/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44

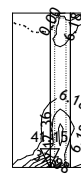
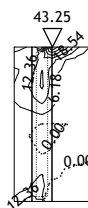


Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -43.28 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44

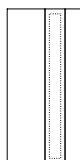
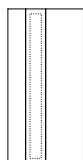
Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



Nivo: Temelji [0.00 m]

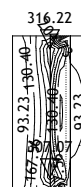
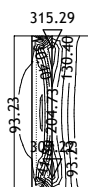
Vplivi v plošči: max Mxy= 43.25 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



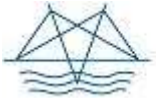
Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: |Tz|



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max |Tz|= 316.22 / min |Tz|= 56.08 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 29/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	u3 [mm]
60	A-	-12.797
48	A-	-12.782
338	A-	-12.779
324	A-	-12.765

Oznaka	LC	u3 [mm]
36	A-	-12.763
306	A-	-12.748
27	A-	-12.741
286	A-	-12.727

Oznaka	LC	u3 [mm]
16	A-	-12.715
264	A-	-12.703

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
60	A-	-12.797	-0.022
48	A-	-12.782	-0.023
338	A-	-12.779	-0.024
324	A-	-12.765	-0.024
36	A-	-12.763	-0.023

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
306	A-	-12.748	-0.024
27	A-	-12.741	-0.023
286	A-	-12.727	-0.024
16	A-	-12.715	-0.024
264	A-	-12.703	-0.024

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
262	A+	286.51	62.697	2.315	123.32
39	A+	286.73	62.674	-0.109	123.21
253	A+	227.54	61.869	2.623	302.37
43	A+	227.48	61.837	-0.286	302.35
296	A+	244.27	61.269	-7.110	382.84
66	A+	244.03	61.021	14.033	382.50
277	A+	231.10	60.189	6.498	324.58
54	A+	230.94	60.056	4.828	324.56
32	A+	226.40	58.306	2.285	321.00
232	A+	226.50	58.210	6.188	321.07
315	A-	124.10	30.951	-103.95	0.548
77	A+	220.38	49.025	103.69	346.19
11	A-	122.34	30.446	-99.496	0.980
204	A+	207.85	45.213	99.274	339.38
299	A-	28.504	12.648	-54.395	0.349
86	A+	68.185	20.474	54.223	186.99
18	A-	28.796	12.579	-53.228	0.382
199	A+	67.686	19.365	53.148	183.53
11	A+	207.92	45.397	-50.114	338.90
204	A-	122.26	30.305	49.931	0.500
296	A+	244.27	61.269	-7.110	382.84
66	A+	244.03	61.021	14.033	382.50
216	A+	235.35	57.619	15.485	374.77
20	A+	235.22	57.787	-8.983	374.62
317	A+	219.85	43.709	-2.782	363.10
68	A+	219.93	43.574	45.075	362.53
211	A+	203.51	38.401	45.044	358.27
10	A+	203.71	38.689	-4.660	357.26
315	A+	220.47	49.157	-47.534	346.76
77	A+	220.38	49.025	103.69	346.19



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

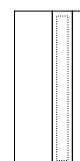
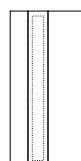
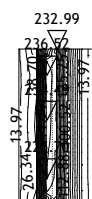
Stran: 30/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

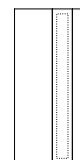
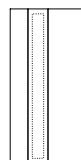
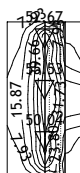
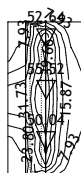
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



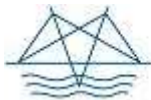
Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max Mx= 236.52 / min Mx= 1.61 kNm/m
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: Mx
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max My= 55.53 / min My= 0.00 kNm/m

Nivo: Temelji [0.00 m]
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -8.94 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

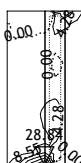
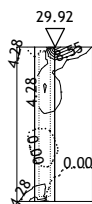
Stran: 31/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

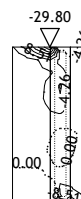
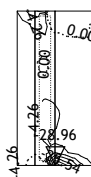


Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mxy= 29.92 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

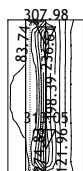
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -29.80 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

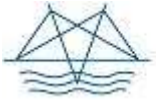


Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max |Tz|= 313.05 / min |Tz|= 45.52 kN/m

Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 32/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
225	A-	[-11.583]	-0.018
4	A-	[-11.570]	-0.018
245	A-	[-11.552]	-0.018
9	A-	[-11.544]	-0.018
264	A-	[-11.519]	-0.018

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
16	A-	[-11.515]	-0.018
27	A-	[-11.483]	-0.018
286	A-	[-11.483]	-0.018
36	A-	[-11.449]	-0.017
306	A-	[-11.445]	-0.018

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
296	A+	205.34	[52.960]	-7.972	389.66
66	A+	205.40	[52.798]	11.037	389.94
253	A+	200.05	[52.105]	1.398	369.65
43	A+	200.00	[52.078]	0.856	369.56
277	A+	201.60	[51.366]	4.023	378.34
54	A+	201.62	[51.237]	3.445	378.48
20	A+	199.22	[50.374]	-8.484	395.43
32	A+	198.38	[50.218]	2.132	381.58
216	A+	199.32	[50.207]	11.937	395.67
232	A+	198.43	[50.117]	2.568	381.79
315	A-	150.74	34.055	[-76.797]	0.548
77	A+	195.16	41.792	[76.772]	296.42
11	A-	153.39	34.832	[-74.504]	0.980
204	A+	186.74	39.074	[74.253]	299.58
315	A+	195.24	41.839	[-61.508]	296.07
11	A+	186.77	39.242	[-61.450]	299.23
77	A-	150.69	33.939	[61.350]	0.712
204	A-	153.36	34.721	[61.295]	0.500
299	A-	40.815	14.406	[-42.461]	0.349
86	A+	52.309	16.690	[42.384]	174.07
216	A+	199.32	50.207	11.937	[395.67]
20	A+	199.22	50.374	-8.484	[395.43]
66	A+	205.40	52.798	11.037	[389.94]
296	A+	205.34	52.960	-7.972	[389.66]
232	A+	198.43	50.117	2.568	[381.79]
32	A+	198.38	50.218	2.132	[381.58]
54	A+	201.62	51.237	3.445	[378.48]
277	A+	201.60	51.366	4.023	[378.34]
253	A+	200.05	52.105	1.398	[369.65]
43	A+	200.00	52.078	0.856	[369.56]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	u3 [mm]
225	A-	[-11.583]
4	A-	[-11.570]
245	A-	[-11.552]
9	A-	[-11.544]

Oznaka	LC	u3 [mm]
264	A-	[-11.519]
16	A-	[-11.515]
27	A-	[-11.483]
286	A-	[-11.483]

Oznaka	LC	u3 [mm]
36	A-	[-11.449]
306	A-	[-11.445]

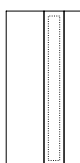


Stran: 33/146

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

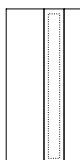
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_x = 195.70$ / min $M_x = 1.48$ kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 44.93$ / min $M_y = 0.00$ kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

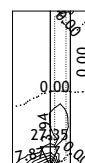
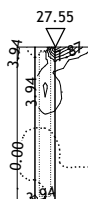
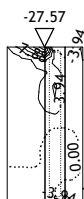
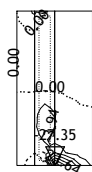
Stran: 34/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -27.57 kNm/m

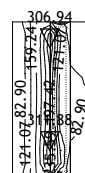
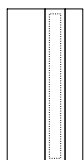
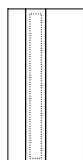
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mxy= 27.55 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

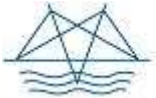


Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: |Tz|

Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v plošči: max |Tz|= 311.92 / min |Tz|= 44.73 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 35/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
20	A+	170.22	[43.939]	-8.545	393.93
216	A+	170.27	[43.770]	9.751	394.17
296	A+	168.59	[43.217]	-9.609	388.16
66	A+	168.63	[43.057]	10.826	388.44
20	A-	159.96	[42.097]	-9.903	384.14
216	A-	160.02	[41.928]	8.395	384.39
253	A+	162.97	[41.374]	-0.963	367.25
296	A-	158.33	[41.373]	-10.969	378.38
43	A+	162.94	[41.355]	0.855	367.16
66	A-	158.36	[41.213]	9.466	378.65
315	A-	151.12	34.101	[-67.850]	269.85
11	A-	153.77	34.878	[-67.789]	273.03
77	A+	157.93	35.120	[67.698]	292.99
204	A+	160.59	35.898	[67.628]	296.15
315	A+	157.98	35.234	[-61.797]	292.63
11	A+	160.63	36.010	[-61.739]	295.80
77	A-	151.07	33.985	[61.639]	270.18
204	A-	153.74	34.767	[61.583]	273.40
299	A-	41.011	14.411	[-36.485]	163.58
86	A+	44.622	14.633	[36.388]	172.71
216	A+	170.27	43.770	9.751	[394.17]
20	A+	170.22	43.939	-8.545	[393.93]
66	A+	168.63	43.057	10.826	[388.44]
296	A+	168.59	43.217	-9.609	[388.16]
216	A-	160.02	41.928	8.395	[384.39]
20	A-	159.96	42.097	-9.903	[384.14]
232	A+	164.77	40.623	1.254	[380.10]
32	A+	164.72	40.731	1.951	[379.89]
66	A-	158.36	41.213	9.466	[378.65]
296	A-	158.33	41.373	-10.969	[378.38]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
225	A-	[-11.554]
4	A-	[-11.542]
245	A-	[-11.524]
9	A-	[-11.516]

Oznaka	LC	u3 [mm]
264	A-	[-11.490]
16	A-	[-11.486]
27	A-	[-11.454]
286	A-	[-11.454]

Oznaka	LC	u3 [mm]
36	A-	[-11.421]
306	A-	[-11.417]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

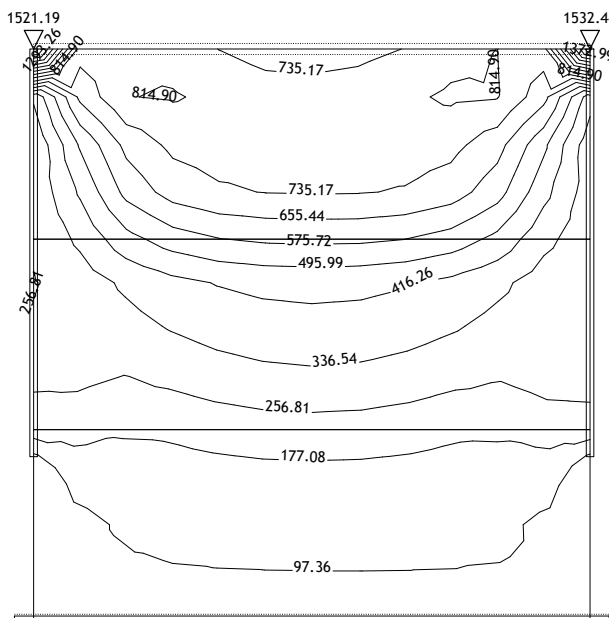
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
225	A-	[-11.554]	0.000
4	A-	[-11.542]	0.000
245	A-	[-11.524]	0.000
9	A-	[-11.516]	0.000
264	A-	[-11.490]	0.000

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
16	A-	[-11.486]	0.000
27	A-	[-11.454]	0.000
286	A-	[-11.454]	0.000
36	A-	[-11.421]	0.000
306	A-	[-11.417]	0.000



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30

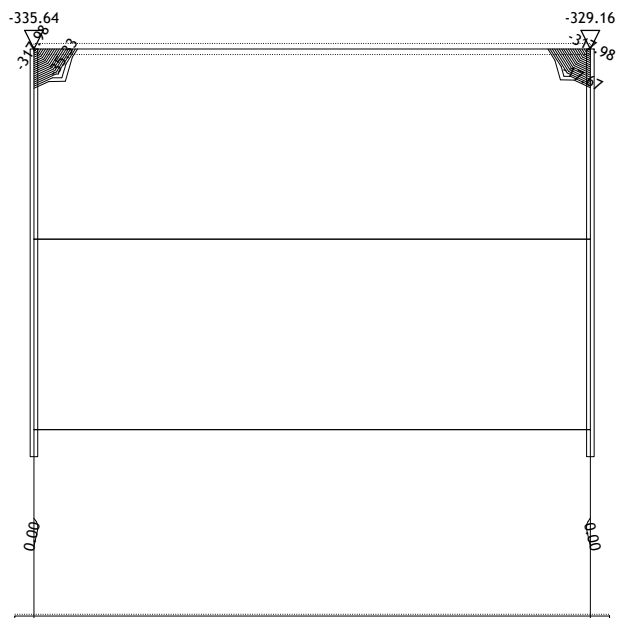


Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 1532.44 / min Mx= 17.64 kNm/m

Obt. 55: [MSN] 14-30

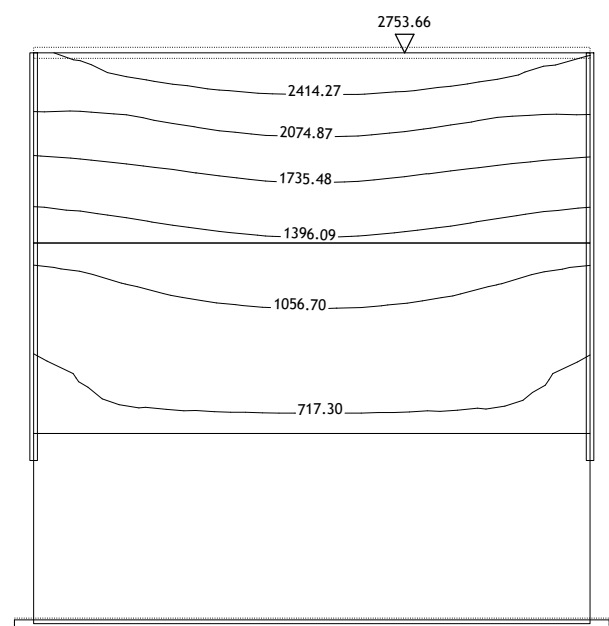
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_1

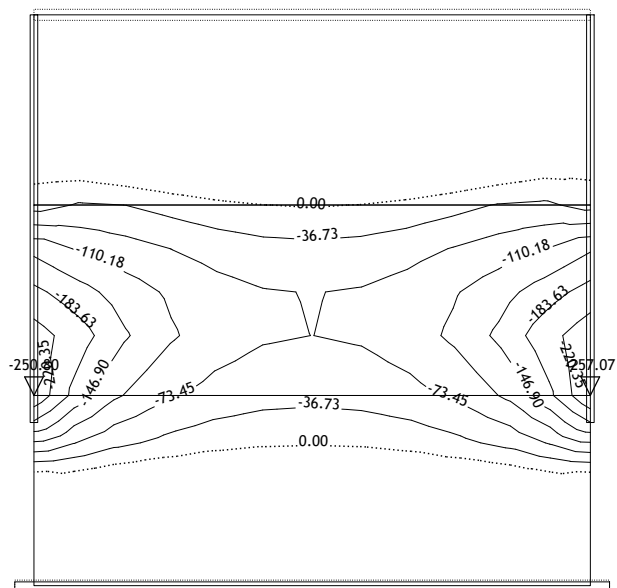
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -335.64 kNm/m

Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max My= 2753.66 / min My= 377.92 kNm/m



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -257.07 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

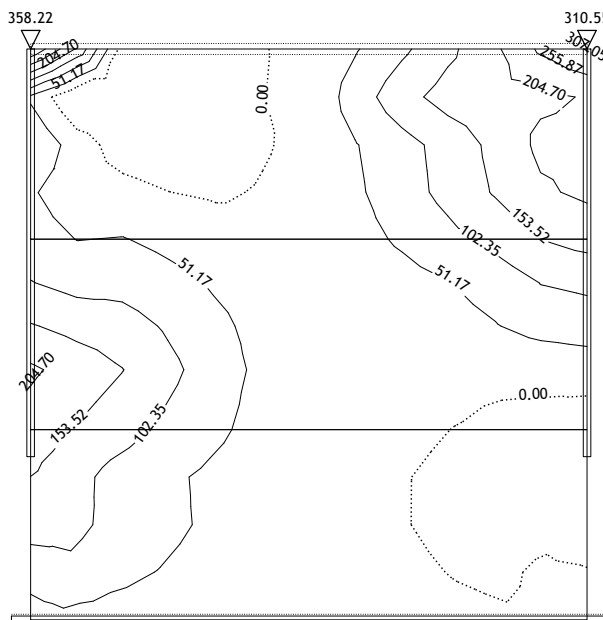
Stran: 37/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

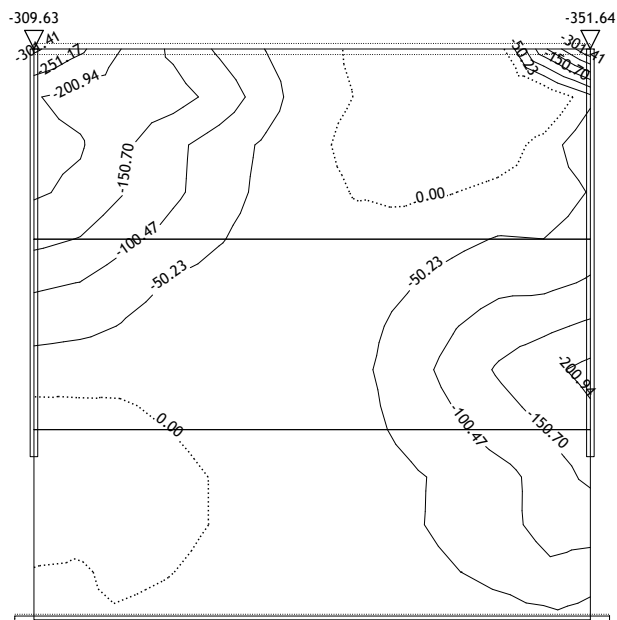
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30

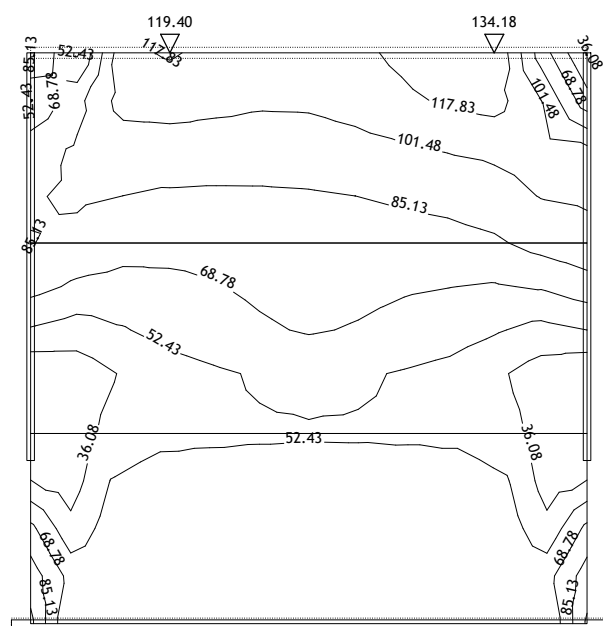


Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max Mxy= 358.22 / min Mxy= 0.00 kNm/m
Obt. 55: [MSN] 14-30

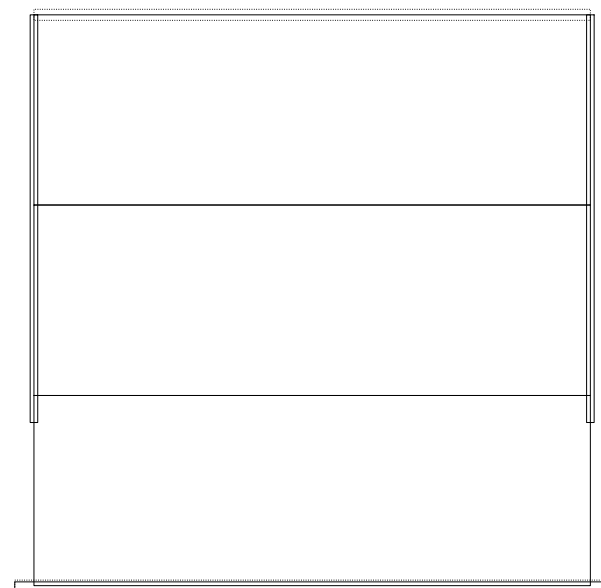
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -351.64 kNm/m
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max |Tz|= 134.18 / min |Tz|= 19.74 kN/m



Okvir: V_1
Vplivi v plošči: |Tz|



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

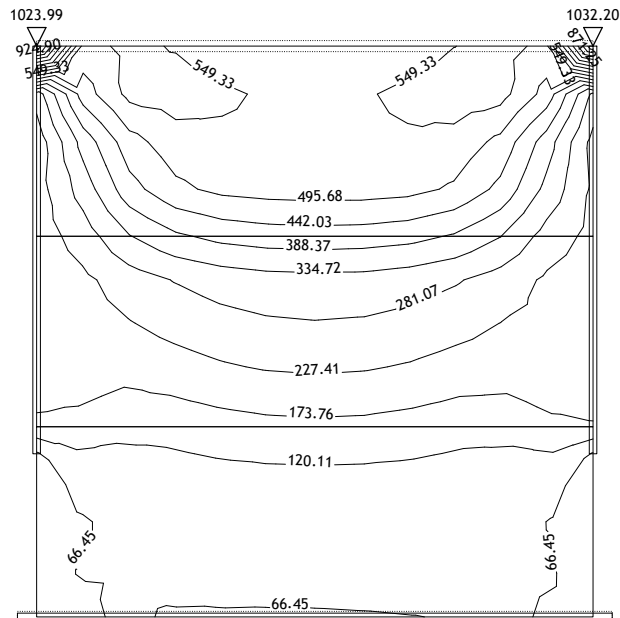
Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
116	A+	674.35	[2690.1]	103.45	-
95	A+	671.45	[2677.4]	-17.624	-
106	A+	649.63	[2667.3]	13.042	-
127	A+	785.46	[2600.5]	201.14	-
85	A+	781.50	[2573.0]	50.183	-
136	A+	1228.0	[2383.2]	188.38	-
75	A+	1219.3	[2336.3]	201.48	-
94	A+	777.55	[1944.4]	12.009	-
105	A+	806.87	[1879.7]	99.899	-
83	A+	803.54	[1872.6]	-22.577	-
136	A-	-145.18	432.37	[-201.86]	-
75	A-	1219.3	2336.3	[201.48]	-
127	A+	785.46	2600.5	[201.14]	-
85	A-	72.687	400.80	[-197.54]	-
75	A-	-150.85	443.54	[-190.31]	-
136	A+	1228.0	2383.2	[188.38]	-
101	A-	126.12	-195.82	[-187.65]	-
37	A+	239.17	714.60	[185.98]	-
90	A-	80.116	-164.46	[-169.37]	-
30	A+	155.45	614.75	[167.88]	-

**Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 55. [MSN] 14-30**

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
136	A-	[-2.442]	-0.035
125	A-	[-2.440]	-0.035
125	A-	[-2.440]	-0.035
114	A-	[-2.436]	-0.034
114	A-	[-2.436]	-0.034

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
101	A-	[-2.431]	-0.031
101	A-	[-2.431]	-0.031
90	A-	[-2.427]	-0.028
90	A-	[-2.427]	-0.028
87	A-	[-2.425]	-0.027

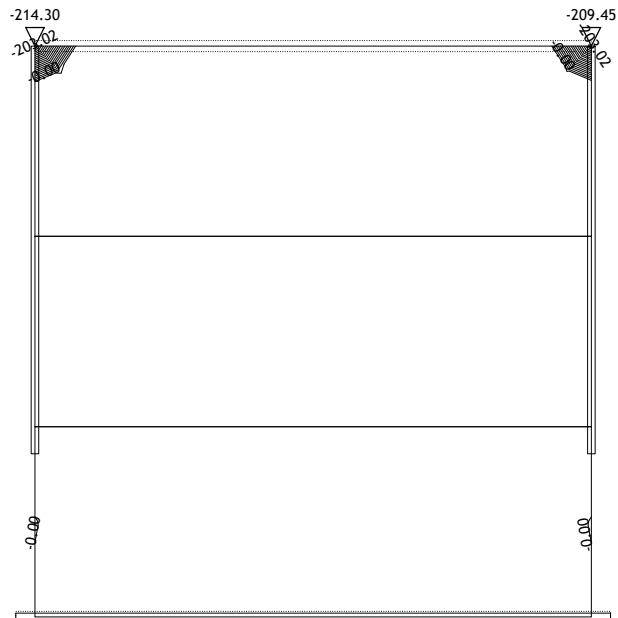
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 1032.20 / min Mx= 12.80 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -214.30 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina

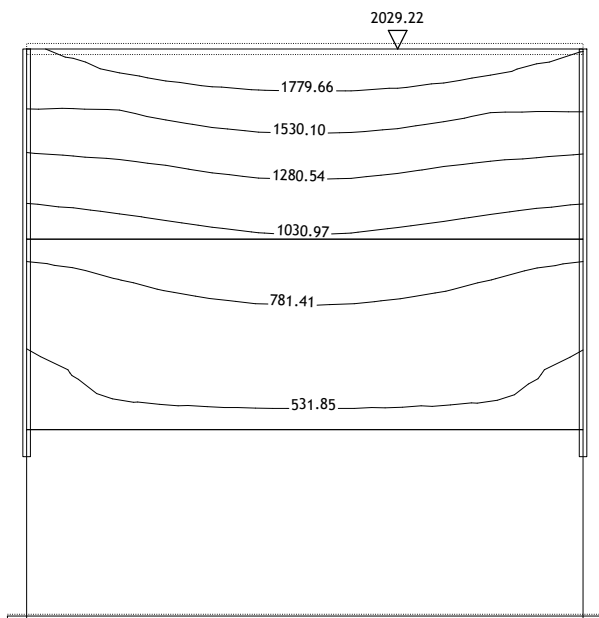
Stran: 39/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

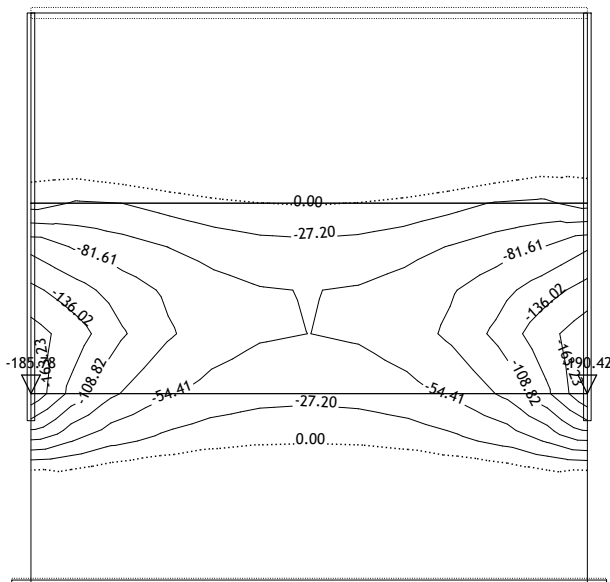


Okrvir: V_1

Vplivi v plošči: max My= 2029.22 / min My= 282.29 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

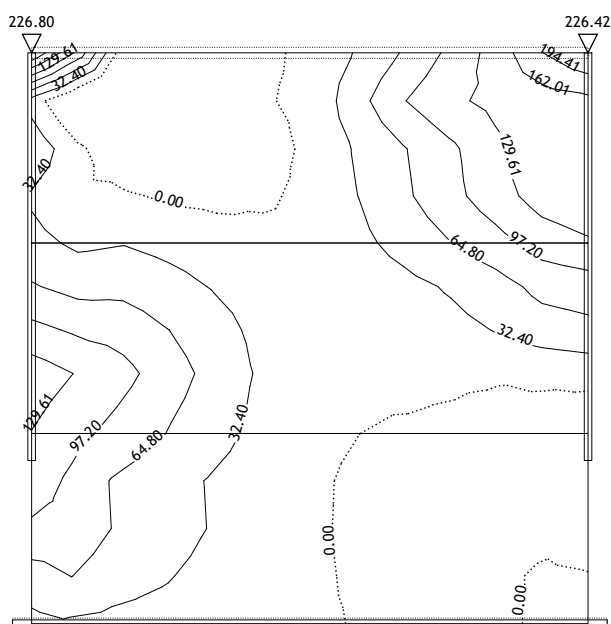
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Okrvir: V_1

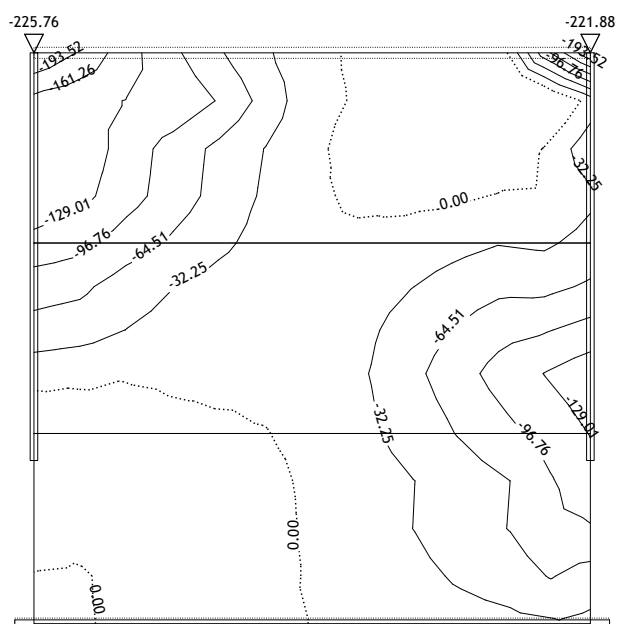
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -190.42 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Okrvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mxy= 226.80 / min Mxy= 0.00 kNm/m



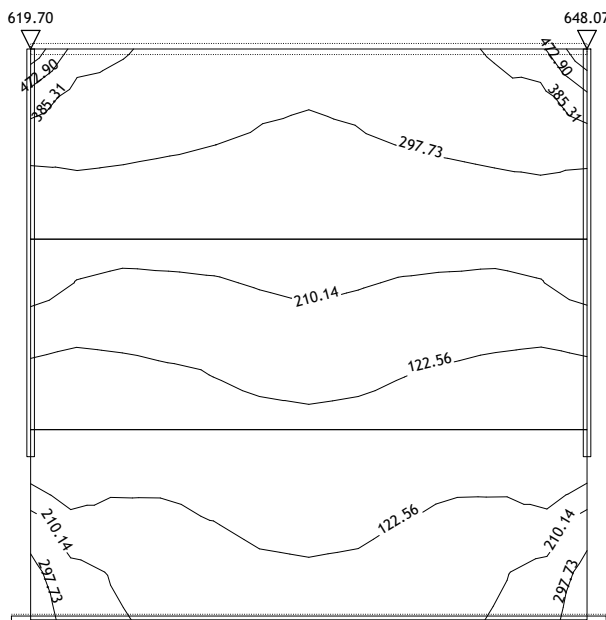
Okrvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -225.76 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

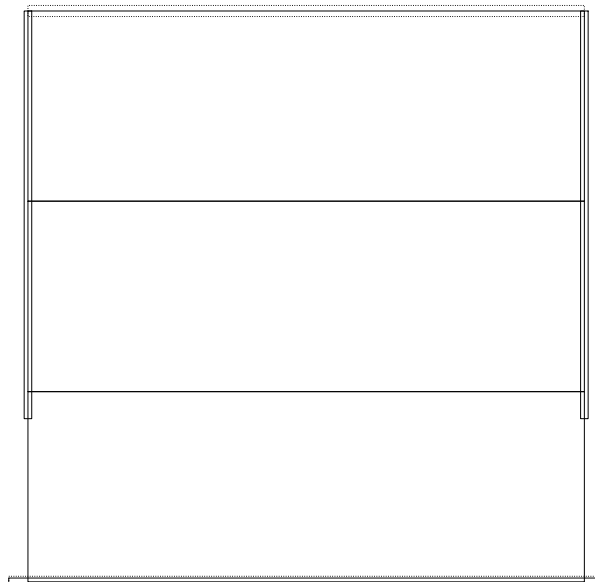
Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max |Tz| = 648.07 / min |Tz| = 34.97 kN/m

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: |Tz|

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
136	A+	-11.010	-0.065
125	A-	-11.004	-0.098
125	A-	-11.004	-0.098
114	A-	-10.991	-0.134
114	A-	-10.991	-0.134

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
127	A-	-10.988	-0.033
127	A-	-10.988	-0.033
115	A-	-10.978	-0.061
115	A-	-10.978	-0.061
115	A-	-10.978	-0.061

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
116	A+	476.15	1981.8	75.822	325.11
95	A+	472.50	1972.4	-30.720	325.15
106	A+	468.56	1965.3	7.177	298.91
127	A+	546.18	1919.5	148.15	362.76
85	A+	543.17	1899.1	24.025	360.18
136	A+	832.94	1759.8	138.67	407.61
75	A+	826.42	1724.9	126.46	395.33
94	A+	545.94	1437.9	6.242	282.97
105	A+	565.32	1392.9	72.588	297.86
83	A+	562.85	1387.5	-25.794	297.27
127	A+	546.18	1919.5	148.15	362.76
85	A-	75.863	371.76	-145.50	1.131
75	A-	-87.396	441.21	-140.16	2.454
136	A+	832.94	1759.8	138.67	407.61
101	A-	130.78	-145.05	-128.89	0.191
37	A+	176.49	528.33	127.64	95.524
136	A-	-83.207	448.52	-126.60	2.411
75	A+	826.42	1724.9	126.46	395.33
90	A-	82.228	-121.82	-118.52	0.884
30	A+	114.26	453.43	117.42	91.583
79	A+	37.480	437.15	-0.714	407.62
136	A+	832.94	1759.8	138.67	407.61
19	A+	35.643	432.89	49.194	399.66
75	A+	826.42	1724.9	126.46	395.33
68	A+	55.004	476.45	0.310	371.25
10	A+	53.710	458.84	37.557	365.85
127	A+	546.18	1919.5	148.15	362.76
85	A+	543.17	1899.1	24.025	360.18
95	A+	472.50	1972.4	-30.720	325.15
116	A+	476.15	1981.8	75.822	325.11



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Stran: 41/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

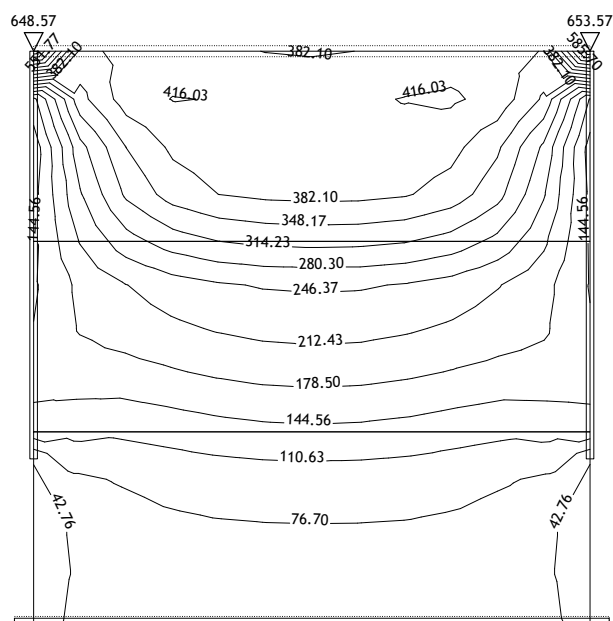
Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karak)] 31-44

Oznaka	LC	u3 [mm]
136	A+	[7.925]
136	A-	[-7.889]
127	A-	[-7.888]
116	A-	[-7.887]

Oznaka	LC	u3 [mm]
106	A-	[-7.884]
127	A+	[7.878]
95	A-	[-7.878]
75	A+	[7.870]

Oznaka	LC	u3 [mm]
85	A-	[-7.869]
75	A-	[-7.862]

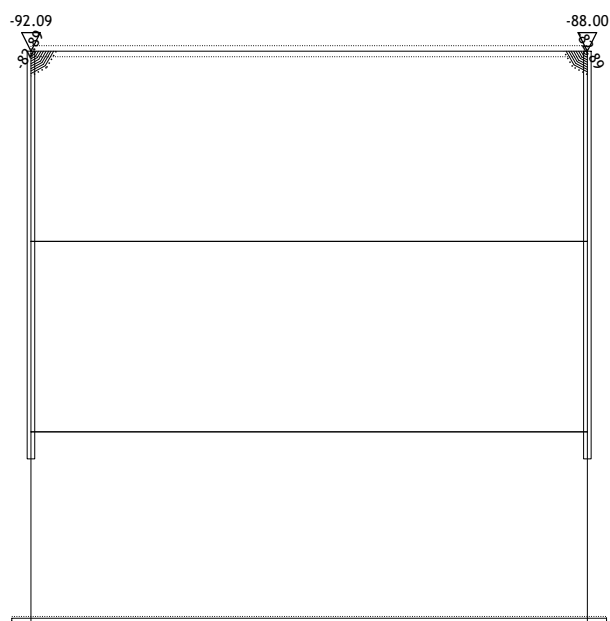
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 653.57 / min Mx= 8.84 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

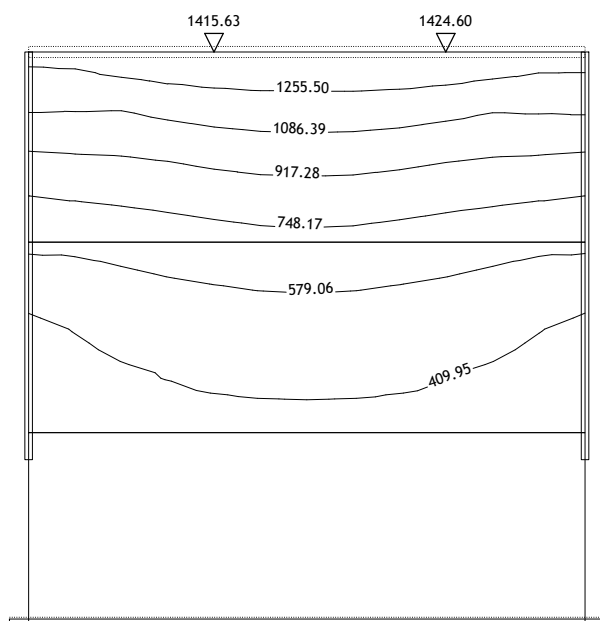


Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -92.09 kNm/m

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

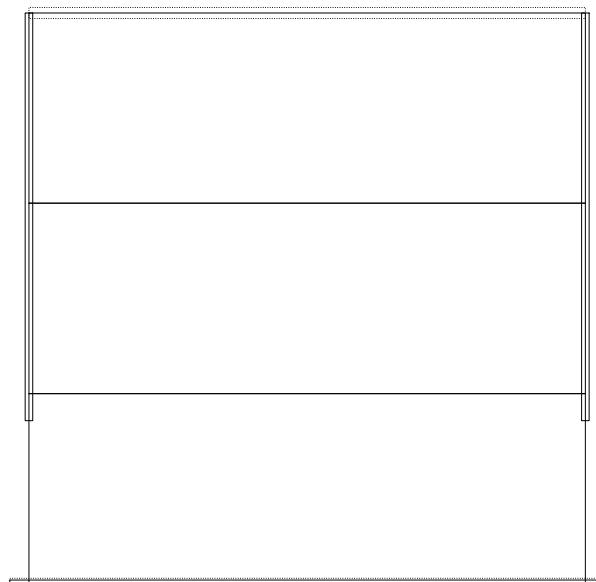


Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max $M_y = 1424.60$ / min $M_y = 240.85$ kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

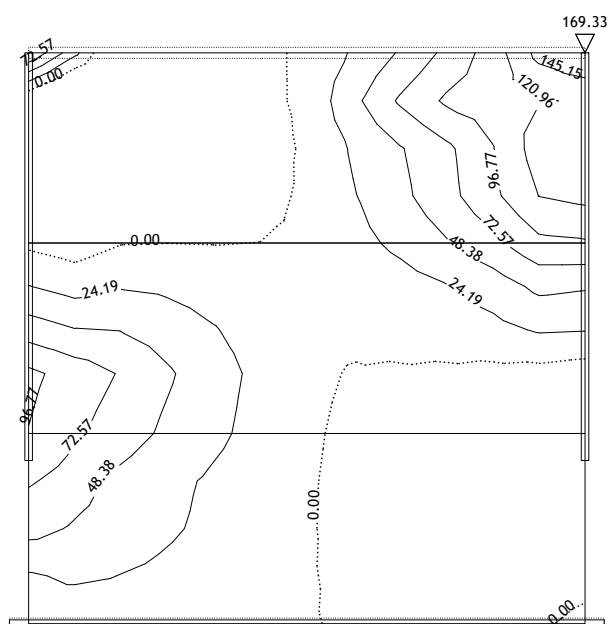
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_1

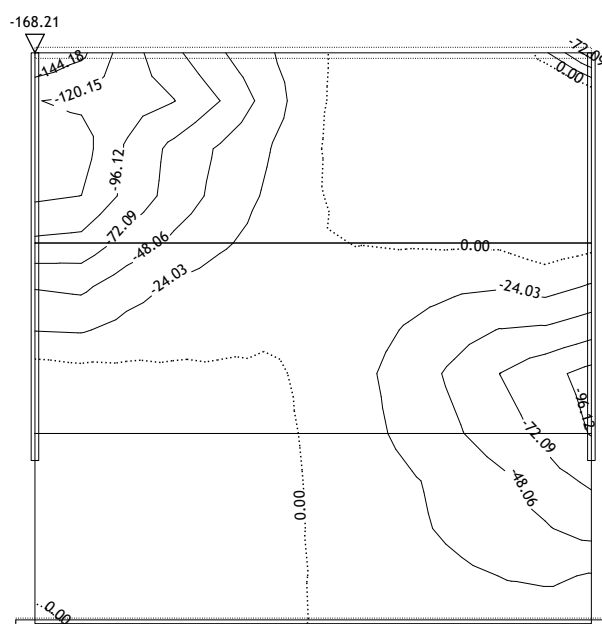
Vplivi v plošči: My

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max M_{xy} = 169.33 / min M_{xy} = 0.00 kNm/m



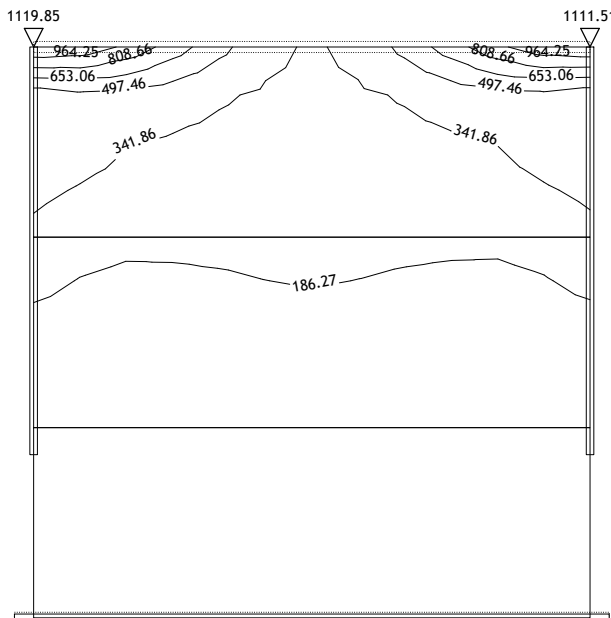
Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max M_{xy} = 0.00 / min M_{xy} = -168.21 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

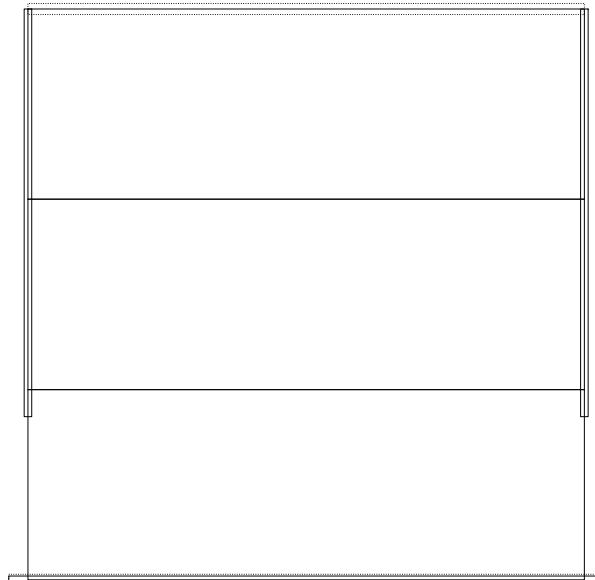
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max |Tz|= 1119.85 / min |Tz|= 30.67 kN/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: |Tz|

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne
vrednosti - Obtežba: 57. [MSU
(Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	u3 [mm]
136	A+	[1.722]
75	A+	[1.706]
127	A+	[1.621]
85	A+	[1.611]

Oznaka	LC	u3 [mm]
116	A+	[1.567]
95	A+	[1.562]
106	A+	[1.550]
125	A+	[1.338]

Oznaka	LC	u3 [mm]
63	A+	[1.316]
115	A+	[1.224]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
75	A-	[-11.537]	-0.041
85	A-	[-11.502]	-0.022
85	A-	[-11.502]	-0.022
95	A-	[-11.467]	-0.022
95	A-	[-11.467]	-0.022

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
106	A-	[-11.434]	-0.022
106	A-	[-11.434]	-0.022
63	A-	[-11.408]	-0.022
63	A-	[-11.408]	-0.022
116	A-	[-11.404]	-0.037

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU
(Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
116	A+	362.29	[1394.4]	57.077	443.17
95	A+	360.16	[1389.4]	-33.230	446.93
106	A+	350.57	[1376.0]	5.706	327.40
127	A+	385.51	[1371.9]	116.63	557.80
85	A+	382.14	[1359.9]	-18.144	563.07
136	A+	549.00	[1293.8]	101.03	447.06
75	A+	545.77	[1271.8]	50.829	446.33
94	A+	410.37	[1009.8]	4.368	292.11
105	A+	419.23	[976.55]	58.269	318.07
83	A+	416.78	[973.37]	-30.077	320.96
127	A+	385.51	1371.9	[116.63]	557.80
85	A-	111.29	918.53	[-114.76]	1.131
75	A-	-0.109	872.39	[-101.61]	2.454
136	A+	549.00	1293.8	[101.03]	447.06
115	A+	394.63	939.18	[87.568]	361.14
90	A-	83.155	163.21	[-87.263]	0.884
30	A+	96.739	334.48	[86.175]	34.451
74	A-	142.30	615.69	[-85.675]	0.793
101	A-	130.74	198.82	[-83.251]	0.191
37	A+	141.04	360.12	[81.962]	78.727
85	A+	382.14	1359.9	-18.144	[563.07]



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Stran: 44/146

Investitor: Občina Nazarje

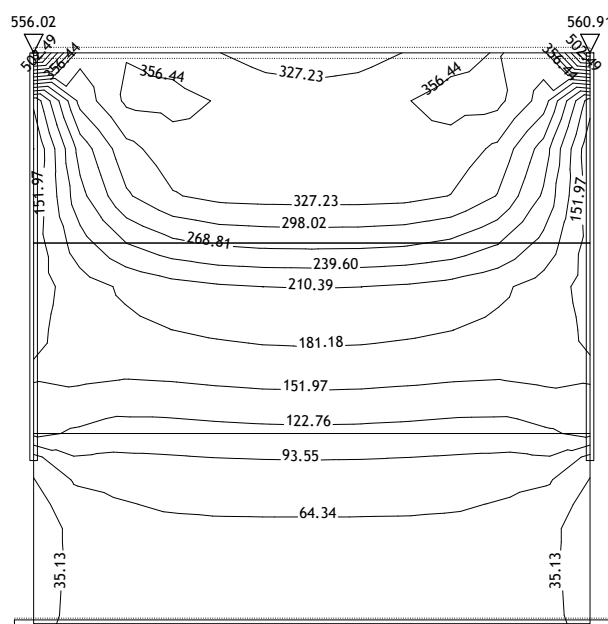
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
127	A+	385.51	1371.9	116.63	557.80
136	A+	549.00	1293.8	101.03	447.06
95	A+	360.16	1389.4	-33.230	446.93
75	A+	545.77	1271.8	50.829	446.33
116	A+	362.29	1394.4	57.077	443.17
74	A+	389.28	934.31	-62.661	366.77
115	A+	394.63	939.18	87.568	361.14
63	A+	164.16	936.49	-9.449	347.81
125	A+	169.73	934.86	71.259	342.57

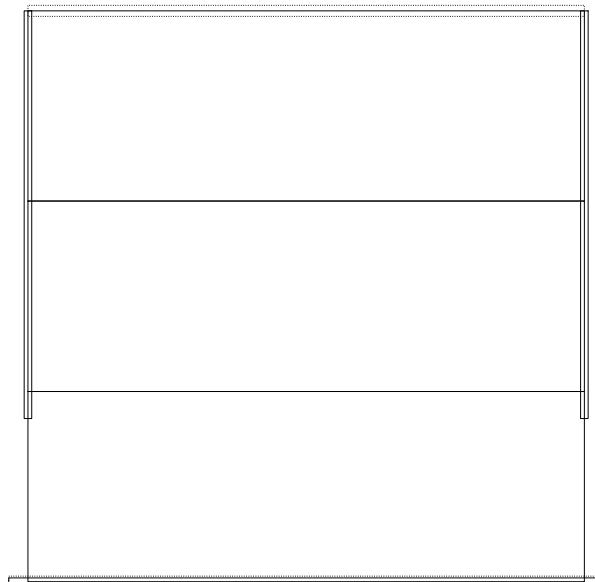
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 560.91 / min Mx= 5.93 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -61.20 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

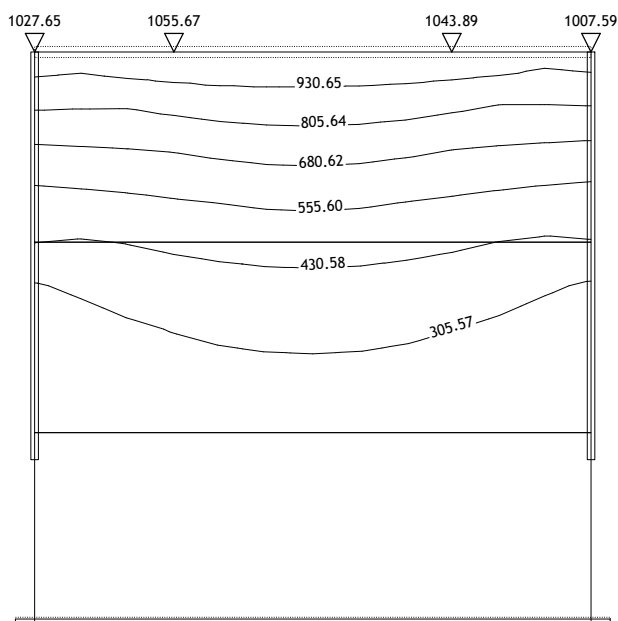
Stran: 45/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

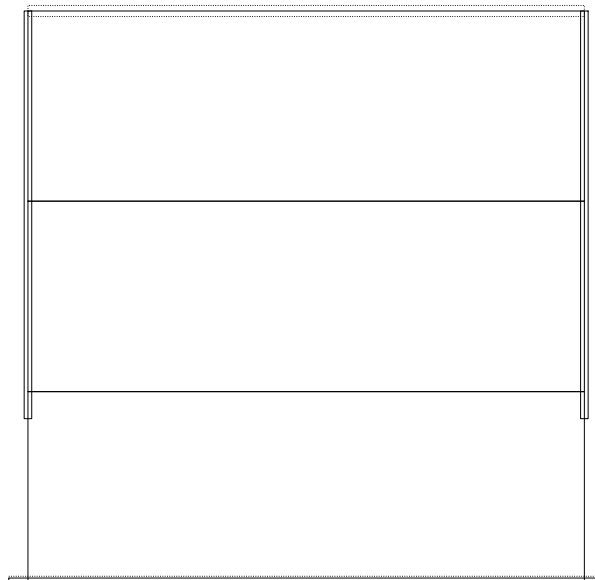


Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max My= 1055.67 / min My= 180.55 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

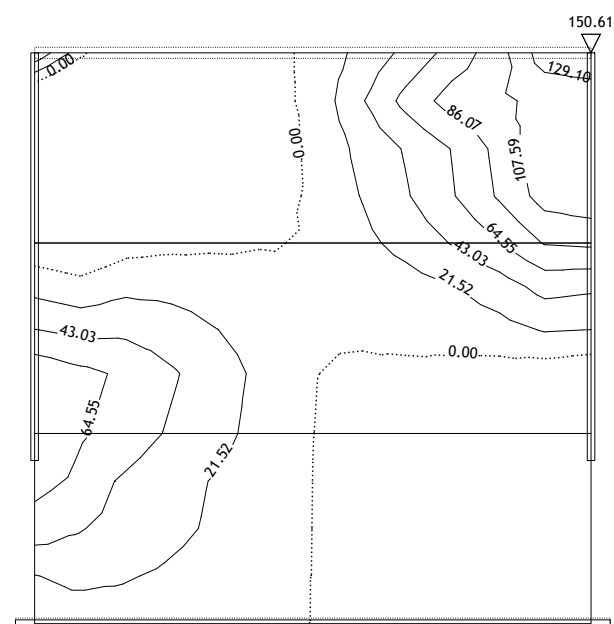
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

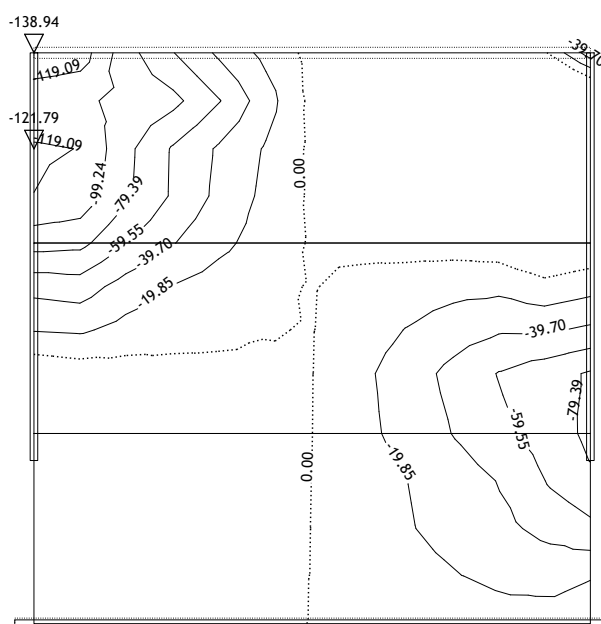
Vplivi v plošči: My

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mxy= 150.61 / min Mxy= 0.00 kNm/m



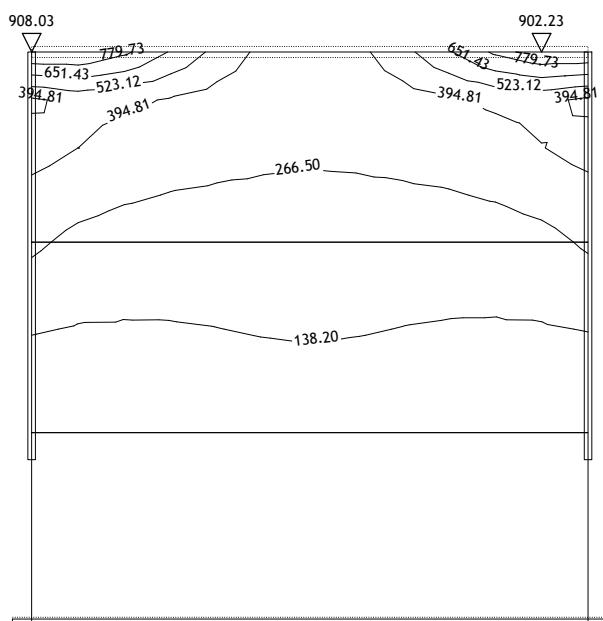
Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -138.94 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

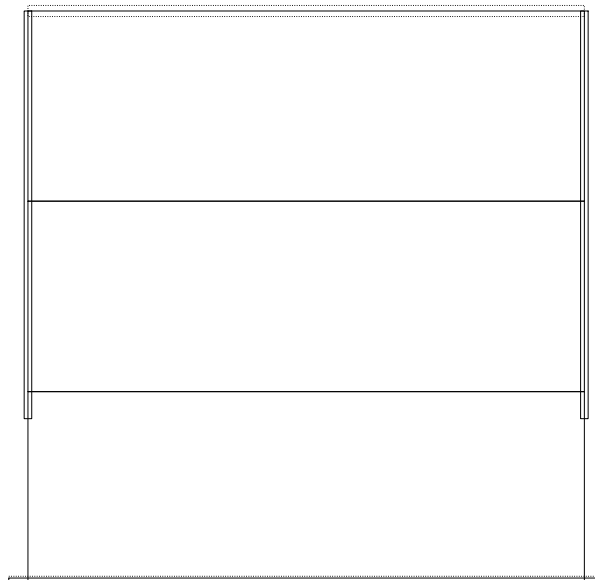
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max |Tz|= 908.03 / min |Tz|= 9.90 kN/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: |Tz|

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
95	A+	302.57	1030.2	-34.681	411.41
116	A+	303.03	1021.9	52.948	407.53
85	A+	344.77	1021.5	-29.977	508.28
106	A+	287.07	1010.2	5.698	312.74
127	A+	347.56	1005.6	106.51	502.59
75	A+	476.70	979.65	30.322	390.57
136	A+	479.96	960.87	89.736	390.83
85	A-	123.37	926.46	-95.602	311.39
127	A-	126.66	910.62	41.039	304.62
75	A-	21.802	882.56	-78.574	280.56
127	A+	347.56	1005.6	106.51	502.59
85	A-	123.37	926.46	-95.602	311.39
136	A+	479.96	960.87	89.736	390.83
115	A+	355.06	660.18	84.096	346.44
75	A-	21.802	882.56	-78.574	280.56
90	A-	83.740	166.30	-78.389	30.356
30	A+	93.337	199.53	77.880	34.070
74	A-	153.44	624.57	-76.762	251.34
115	A-	155.58	615.70	72.511	245.65
125	A+	162.81	652.57	70.269	328.19
85	A+	344.77	1021.5	-29.977	508.28
127	A+	347.56	1005.6	106.51	502.59
95	A+	302.57	1030.2	-34.681	411.41
116	A+	303.03	1021.9	52.948	407.53
136	A+	479.96	960.87	89.736	390.83
75	A+	476.70	979.65	30.322	390.57
74	A+	353.20	669.00	-64.848	352.10
115	A+	355.06	660.18	84.096	346.44
63	A+	157.30	669.19	-17.541	333.65
125	A+	162.81	652.57	70.269	328.19

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
136	A+	1.415
75	A+	1.398
127	A+	1.329
85	A+	1.319

Oznaka	LC	u3 [mm]
116	A+	1.283
95	A+	1.278
106	A+	1.267
125	A+	1.081

Oznaka	LC	u3 [mm]
68	A+	1.063
63	A+	1.060



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Stran: 47/146

Investitor: Občina Nazarje

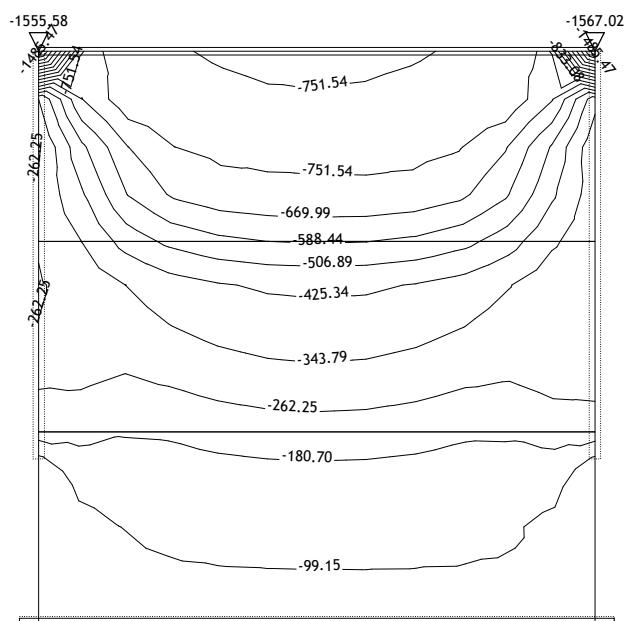
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti -
Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
75	A-	-11.429	-0.034
85	A-	-11.395	-0.017
85	A-	-11.395	-0.017
95	A-	-11.360	0.000
95	A-	-11.360	0.000

Obt. 55: [MSN] 14-30

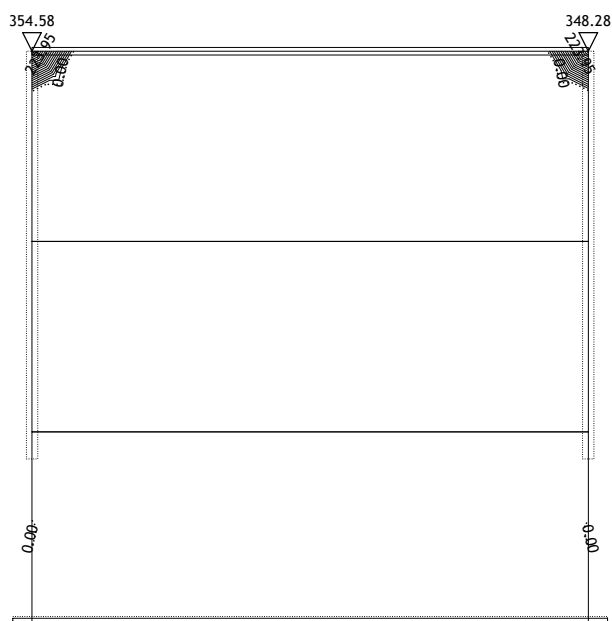


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= -17.61 / min Mx= -1567.02 kNm/m

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
106	A-	-11.327	0.000
106	A-	-11.327	0.000
63	A-	-11.321	0.000
63	A-	-11.321	0.000
116	A-	-11.297	-0.032

Obt. 55: [MSN] 14-30

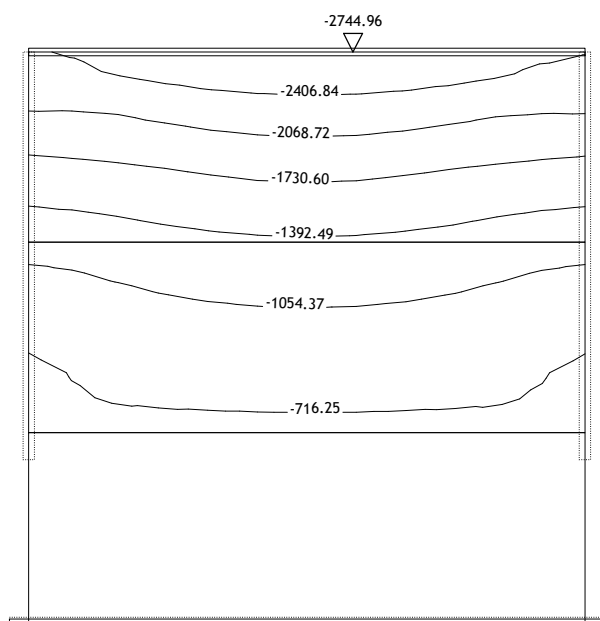


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= 354.58 / min Mx= 0.00 kNm/m

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

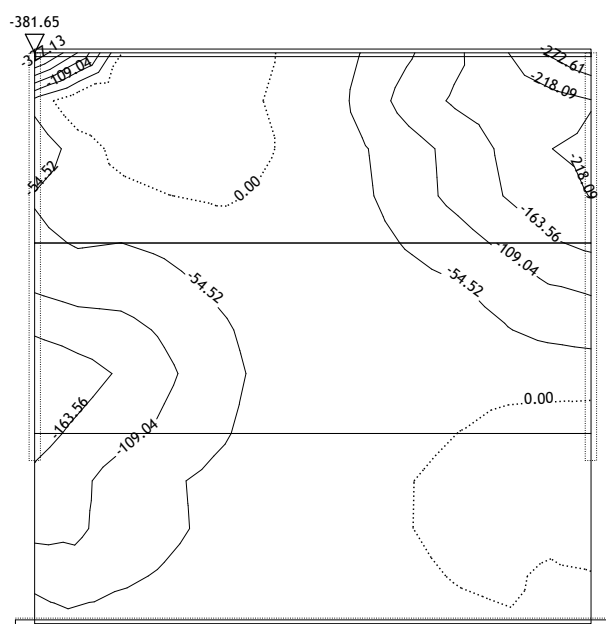
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max $M_y = -378.13$ / min $M_y = -2744.96$ kNm/m

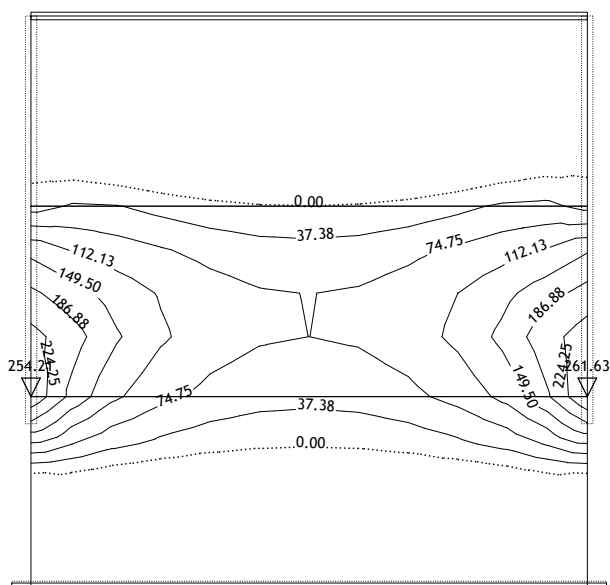
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max M_{xy} = 0.00 / min M_{xy} = -381.65 kNm/m

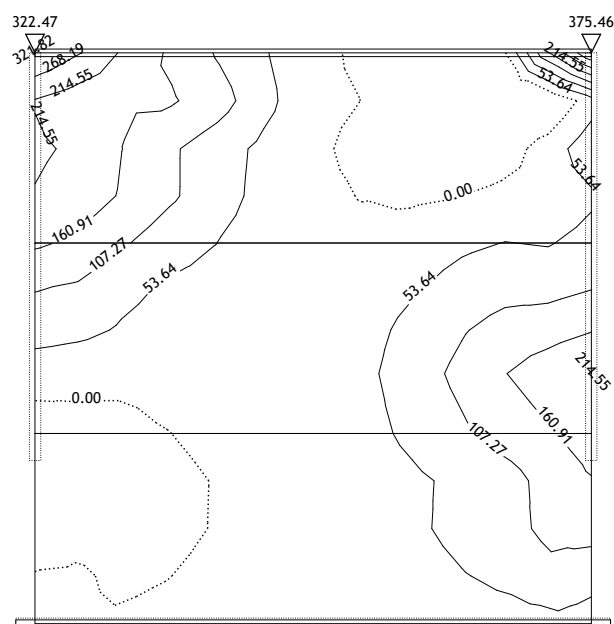
Obt. 55: [MSN] 14-30



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max $M_y = 261.63$ / min $M_y = 0.00$ kNm/m

Obt. 55: [MSN] 14-30



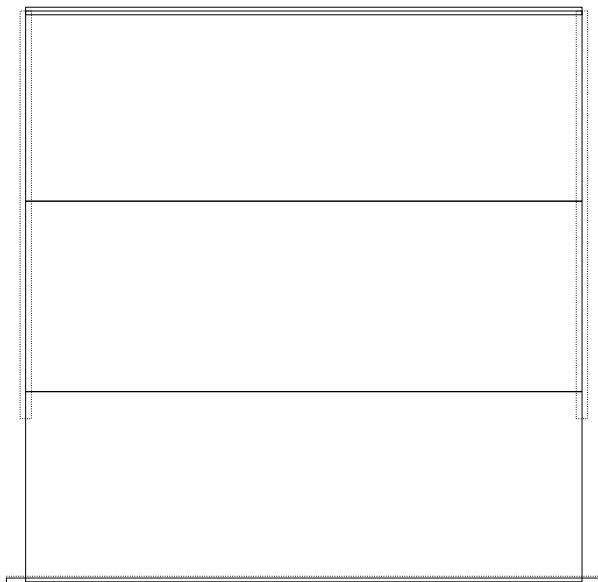
Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max M_{xy} = 375.46 / min M_{xy} = 0.00 kNm/m



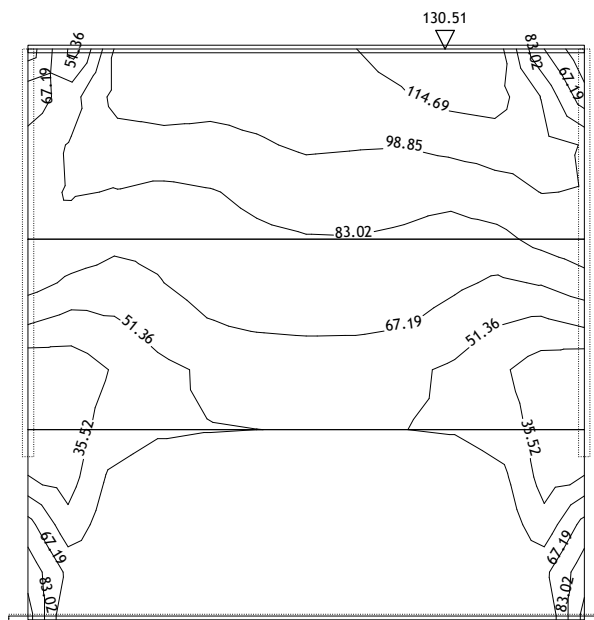
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 55: [MSN] 14-30



Okrvir: V_2
Vplivi v plošči: |Tz|

Obt. 55: [MSN] 14-30



Okrvir: V_2
Vplivi v plošči: max |Tz|= 130.51 / min |Tz|= 19.70 kN/m

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
375	A-	-2.403	-0.041
369	A-	-2.400	-0.040
369	A-	-2.400	-0.040
362	A-	-2.397	-0.039
362	A-	-2.397	-0.039

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
354	A-	-2.391	-0.038
354	A-	-2.391	-0.038
345	A-	-2.387	-0.040
345	A-	-2.387	-0.040
344	A-	-2.385	-0.041

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
363	A-	-657.01	-2679.7	-109.14	-
357	A-	-651.48	-2666.2	-12.811	-
348	A-	-653.87	-2666.0	20.259	-
370	A-	-775.06	-2584.2	-209.41	-
337	A-	-770.62	-2556.2	-50.975	-
375	A-	-1237.8	-2378.9	-198.19	-
323	A-	-1228.3	-2331.0	-202.78	-
347	A-	-779.09	-1946.7	-12.417	-
358	A-	-808.98	-1878.2	-95.475	-
333	A-	-805.09	-1870.8	19.865	-
370	A-	-775.06	-2584.2	-209.41	-
337	A+	-74.250	-404.73	205.55	-
375	A+	150.91	-430.11	203.91	-
323	A-	-1228.3	-2331.0	-202.78	-
323	A+	157.52	-445.08	199.98	-
375	A-	-1237.8	-2378.9	-198.19	-
354	A+	-127.04	198.07	188.22	-
260	A-	-238.97	-713.52	-187.03	-
345	A+	-80.560	165.82	169.51	-
246	A-	-155.51	-614.31	-168.44	-



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina

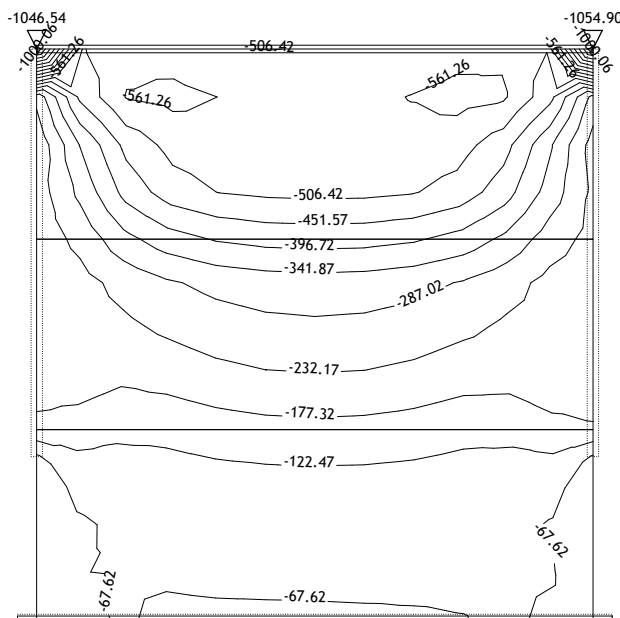
Stran: 50/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44

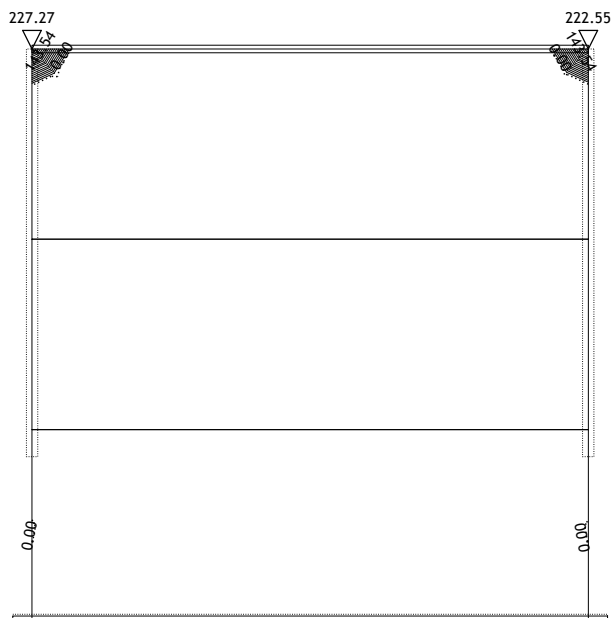


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= -12.78 / min Mx= -1054.90 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44

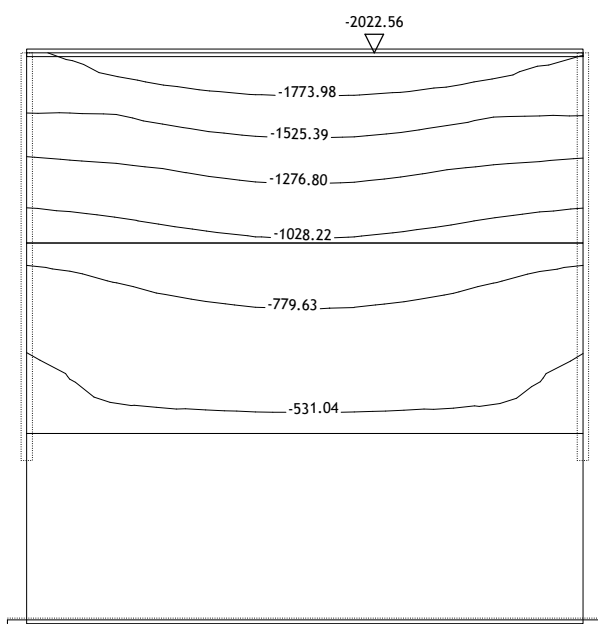
Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



Okvir: V_2

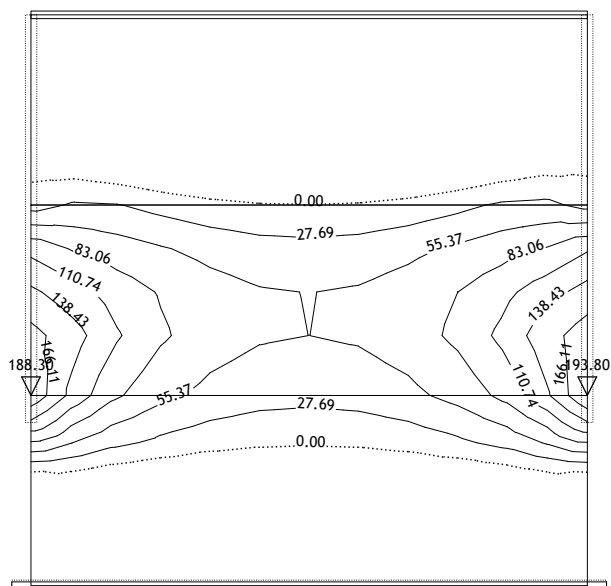
Vplivi v plošči: max Mx= 227.27 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karak)] 31-44



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max My= -282.46 / min My= -2022.56 kNm/m



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max My= 193.80 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Doblečina

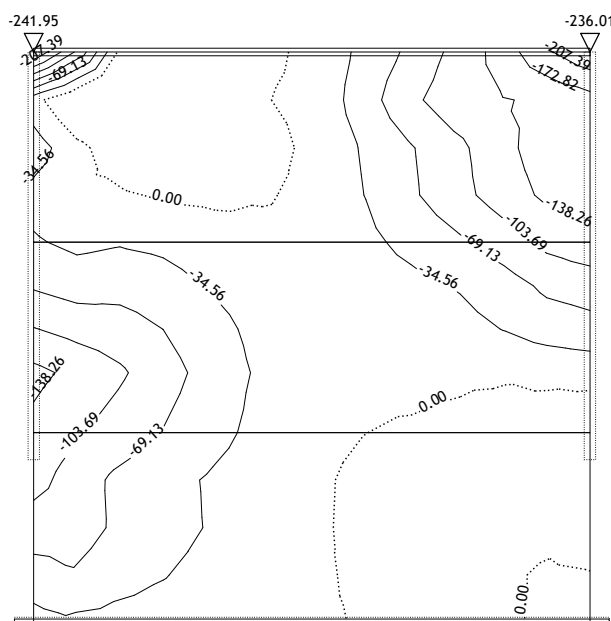
Stran: 51/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

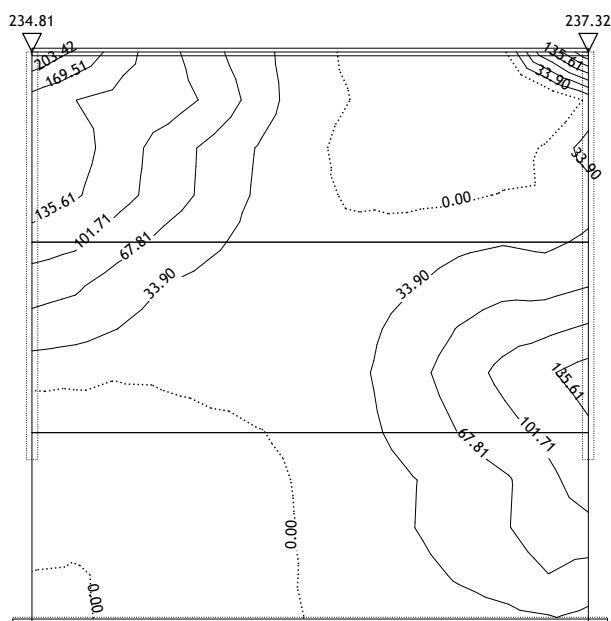


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -241.95 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44

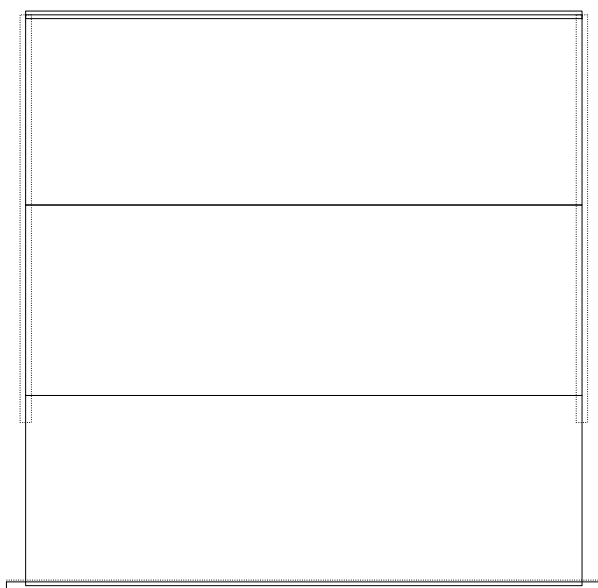
Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



Okvir: V_2

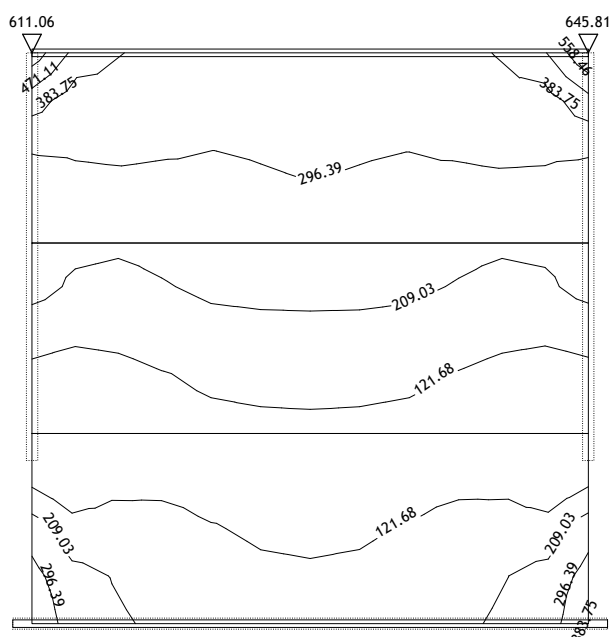
Vplivi v plošči: max Mxy= 237.32 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 56: [MSU (Karakt)] 31-44



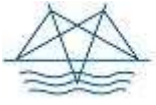
Okvir: V_2

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 645.81 / min |Tz|= 34.33 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 52/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakt)] 31-44

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
363	A-	-468.88	[-1974.4]	-79.999	2.956
357	A-	-469.66	[-1964.7]	-7.484	2.477
348	A-	-463.21	[-1964.2]	33.672	1.712
370	A-	-539.38	[-1907.8]	-154.23	2.386
337	A-	-536.01	[-1887.0]	-24.184	1.929
375	A-	-839.26	[-1756.5]	-145.86	2.977
323	A-	-832.23	[-1720.8]	-126.84	2.441
347	A-	-546.94	[-1439.6]	-6.909	2.284
358	A-	-566.65	[-1391.1]	-69.530	2.321
333	A-	-563.77	[-1385.7]	23.516	1.912
370	A-	-539.38	-1907.8	[-154.23]	2.386
337	A+	-79.623	-368.26	[151.39]	350.59
323	A+	92.071	-437.40	[147.24]	389.26
375	A-	-839.26	-1756.5	[-145.86]	2.977
354	A+	-132.19	146.72	[129.24]	93.095
260	A-	-176.45	-527.52	[-128.35]	0.848
375	A+	87.177	-446.81	[127.54]	405.12
323	A-	-832.23	-1720.8	[-126.84]	2.441
345	A+	-82.769	122.83	[118.62]	91.579
246	A-	-114.32	-453.11	[-117.83]	0.785
332	A+	-7.315	-64.640	47.940	[408.95]
375	A+	87.177	-446.81	127.54	[405.12]
227	A+	-8.191	-64.472	0.641	[400.94]
323	A+	92.071	-437.40	147.24	[389.26]
317	A+	-24.758	-137.90	36.927	[372.22]
211	A+	-24.280	-148.91	0.608	[367.04]
370	A+	-84.486	-373.00	19.200	[353.41]
337	A+	-79.623	-368.26	151.39	[350.59]
363	A+	-86.083	-302.97	-36.613	[324.28]
348	A+	-83.582	-301.98	80.515	[324.06]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakt)] 31-44

Oznaka	LC	u3 [mm]
375	A-	[-7.975]
370	A-	[-7.927]
323	A-	[-7.920]
363	A-	[-7.903]

Oznaka	LC	u3 [mm]
337	A-	[-7.892]
357	A-	[-7.890]
348	A-	[-7.886]
375	A+	[7.842]

Oznaka	LC	u3 [mm]
370	A+	[7.840]
363	A+	[7.839]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 56. [MSU (Karakt)] 31-44

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
375	A-	[-11.000]	-0.030
369	A-	[-10.994]	-0.029
369	A-	[-10.994]	-0.029
362	A-	[-10.981]	-0.029
362	A-	[-10.981]	-0.029

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
370	A-	[-10.979]	-0.029
370	A-	[-10.979]	-0.029
364	A-	[-10.970]	-0.029
364	A-	[-10.970]	-0.029
364	A-	[-10.970]	-0.029



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

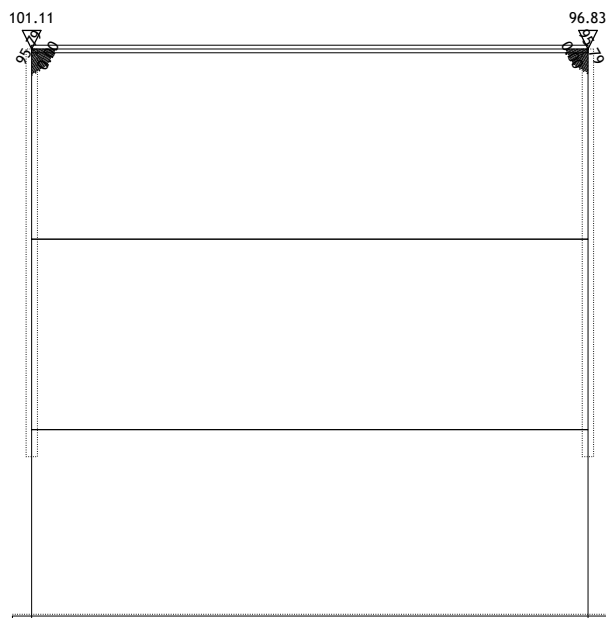
Stran: 53/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

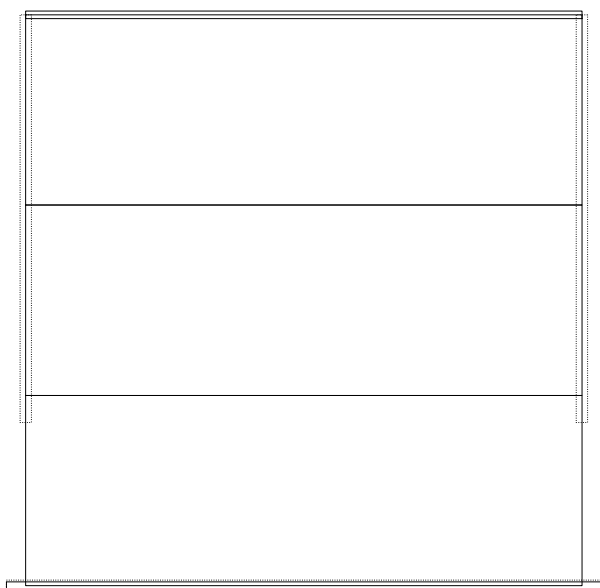
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= 101.11 / min Mx= 0.00 kNm/m

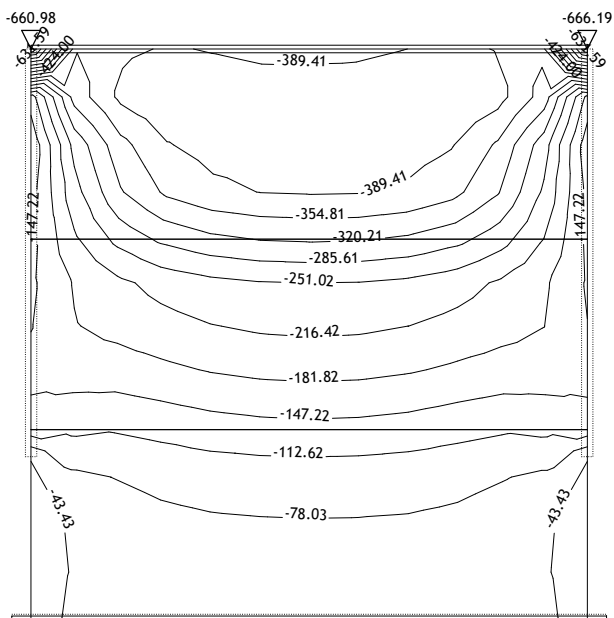
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: My

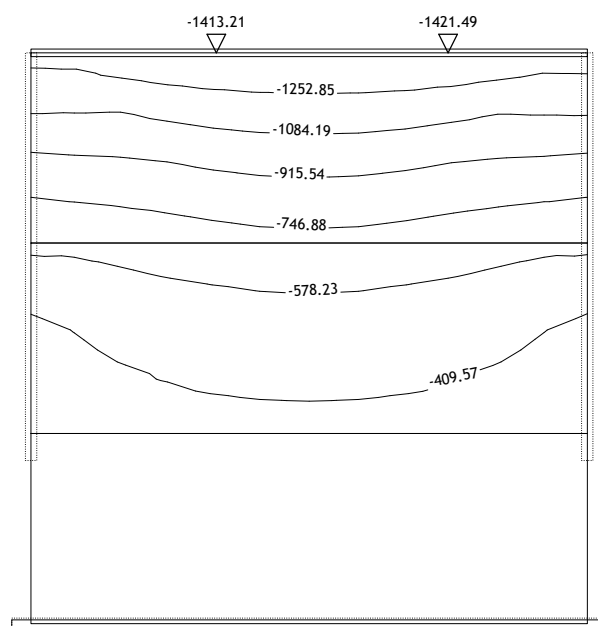
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= -8.83 / min Mx= -666.19 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max My= -240.93 / min My= -1421.49 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

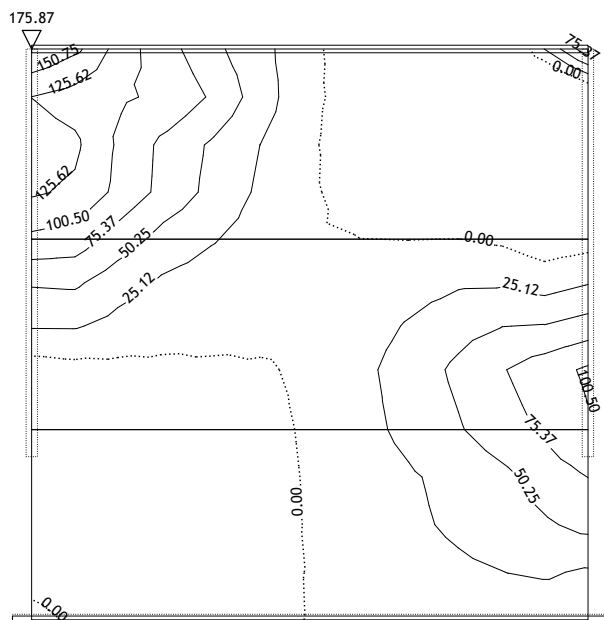
Stran: 54/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

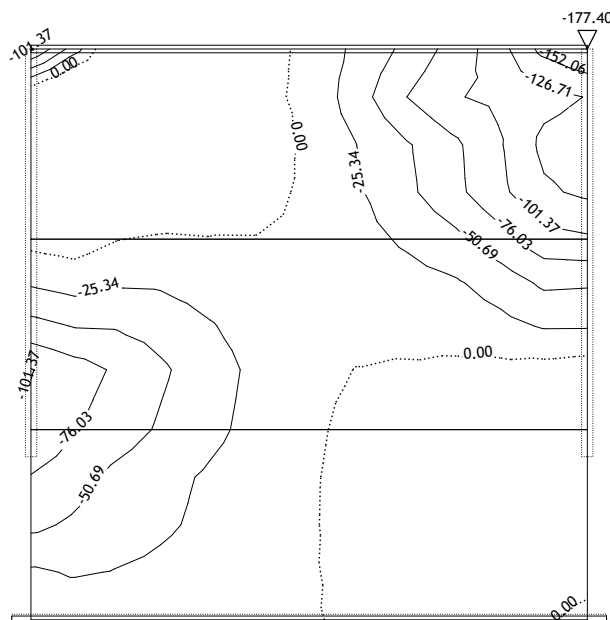


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 175.87 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50

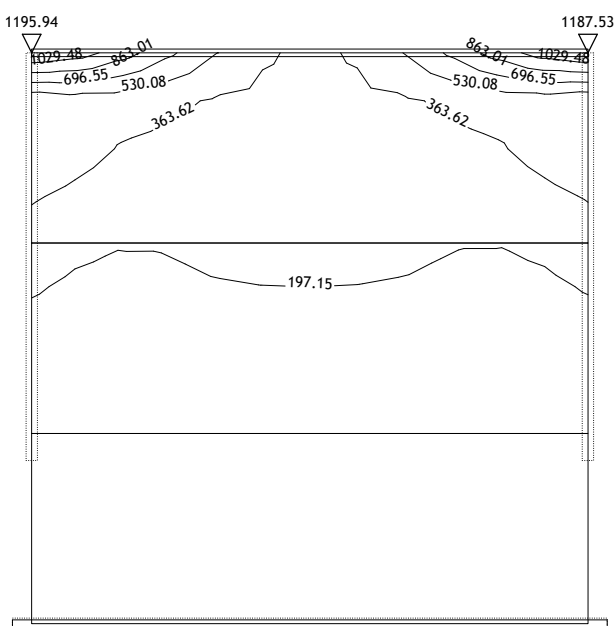
Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



Okvir: V_2

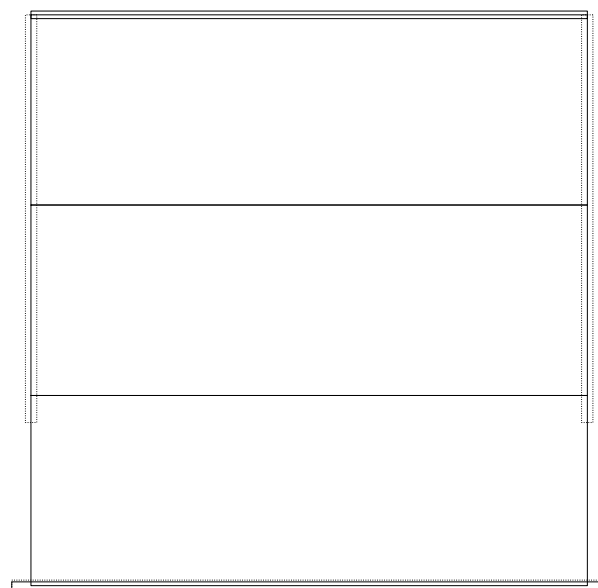
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -177.40 kNm/m

Obt. 57: [MSU (Pogosta)] 45-50



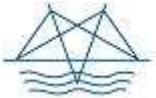
Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 1195.94 / min |Tz|= 30.70 kN/m



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 55/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
363	A-	-356.54	[-1391.8]	-60.390	2.956
348	A-	-354.24	[-1385.9]	36.072	1.712
357	A-	-352.29	[-1377.5]	-5.734	2.477
370	A-	-382.76	[-1366.1]	-121.12	2.386
337	A-	-379.04	[-1353.1]	18.943	1.929
375	A-	-552.64	[-1293.7]	-106.29	2.977
323	A-	-548.74	[-1270.2]	-50.307	2.441
347	A-	-410.75	[-1012.5]	-4.600	2.284
358	A-	-419.53	[-976.52]	-53.229	2.321
333	A-	-416.66	[-973.07]	27.696	1.912
370	A-	-382.76	-1366.1	[-121.12]	2.386
337	A+	-113.60	-918.08	[119.07]	561.97
323	A+	3.526	-870.04	[106.88]	451.70
375	A-	-552.64	-1293.7	[-106.29]	2.977
364	A-	-392.62	-938.12	[-87.755]	2.399
345	A+	-83.539	-163.27	[87.310]	33.518
246	A-	-96.829	-334.57	[-86.535]	0.785
321	A+	-141.19	-614.75	[85.441]	357.36
354	A+	-131.85	-198.66	[83.299]	76.280
260	A-	-140.43	-359.97	[-82.369]	0.848
337	A+	-113.60	-918.08	119.07	[561.97]
370	A+	-117.28	-903.26	-30.131	[557.39]
375	A+	-0.552	-855.27	40.294	[453.28]
323	A+	3.526	-870.04	106.88	[451.70]
348	A+	-136.30	-852.98	60.903	[447.91]
363	A+	-136.82	-844.95	-43.842	[444.28]
321	A+	-141.19	-614.75	85.441	[357.36]
364	A+	-143.91	-606.52	-68.787	[351.91]
304	A+	-113.70	-616.12	72.273	[346.58]
369	A+	-121.93	-599.82	-20.759	[341.52]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	u3 [mm]
375	A-	[-1.718]
323	A-	[-1.714]
370	A-	[-1.619]
337	A-	[-1.617]

Oznaka	LC	u3 [mm]
363	A-	[-1.567]
348	A-	[-1.566]
357	A-	[-1.551]
369	A-	[-1.333]

Oznaka	LC	u3 [mm]
304	A-	[-1.324]
364	A-	[-1.225]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 57. [MSU (Pogosta)] 45-50

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
323	A-	[-11.548]	-0.138
337	A-	[-11.510]	-0.082
337	A-	[-11.510]	-0.082
348	A-	[-11.471]	-0.035
348	A-	[-11.471]	-0.035

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
357	A-	[-11.434]	-0.022
357	A-	[-11.434]	-0.022
304	A-	[-11.420]	-0.120
304	A-	[-11.420]	-0.120
363	A-	[-11.401]	-0.022



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

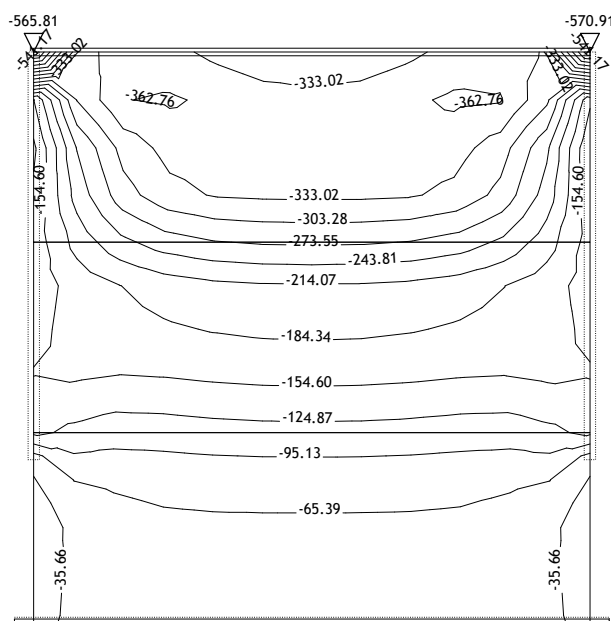
Stran: 56/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

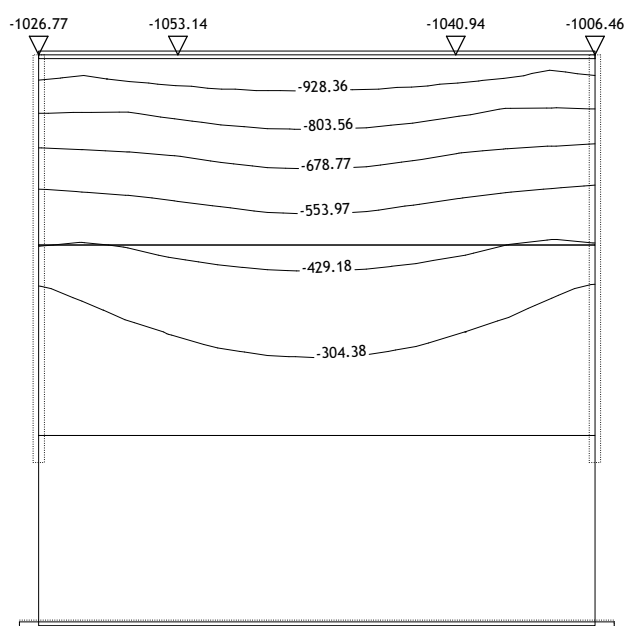
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= -5.93 / min Mx= -570.91 kNm/m

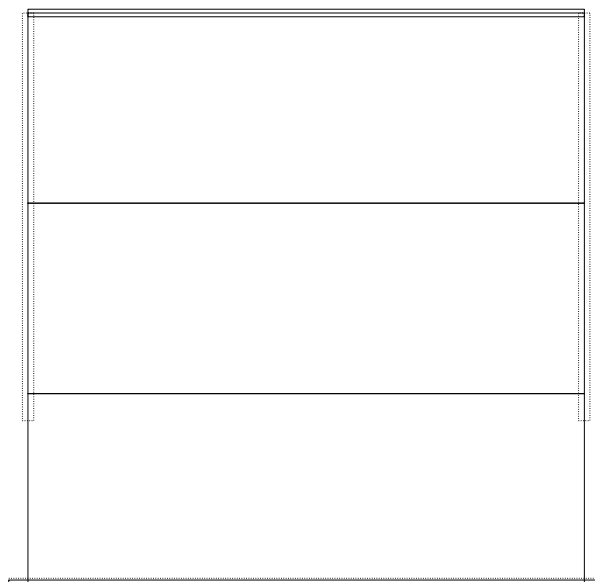
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max My= -179.60 / min My= -1053.14 kNm/m

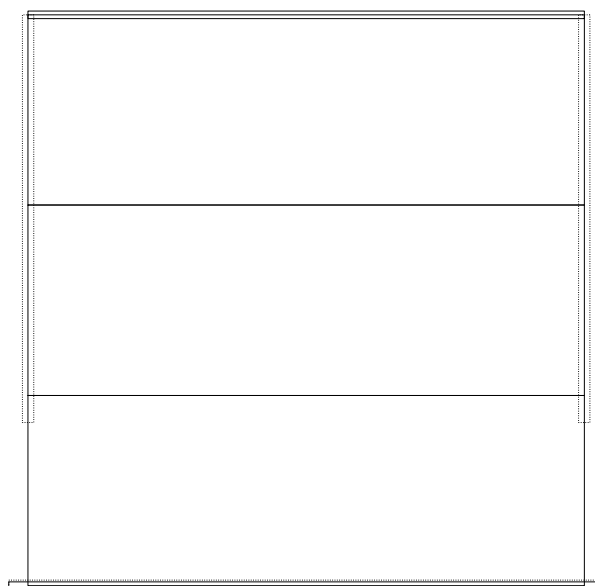
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mx= 69.26 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: My



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

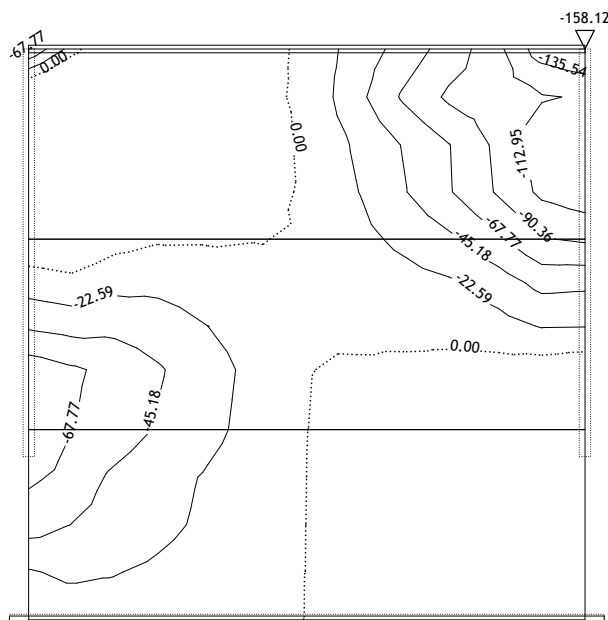
Stran: 57/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

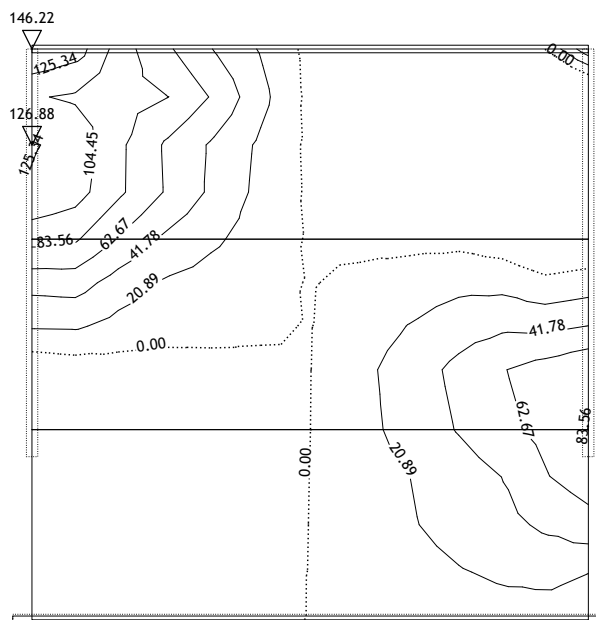


Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -158.12 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

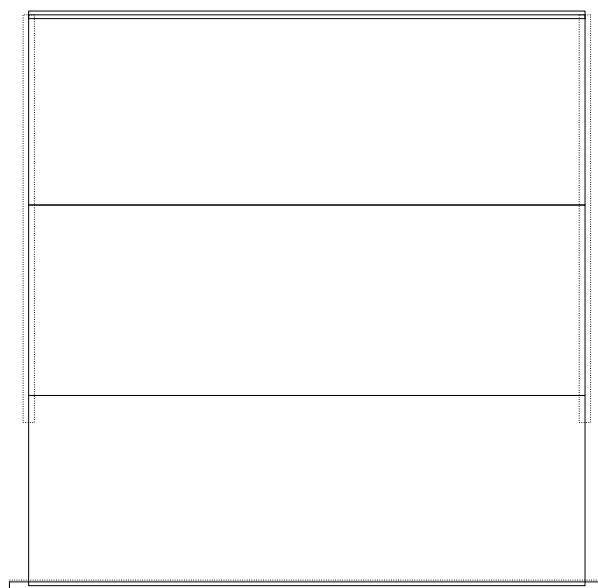
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: V_2

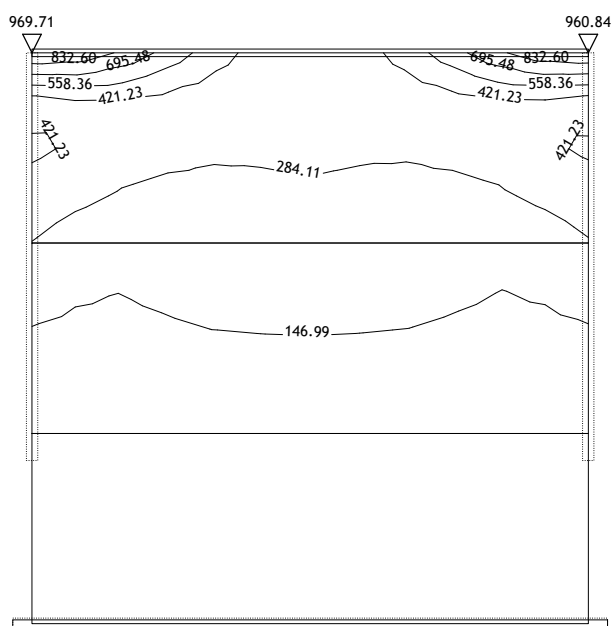
Vplivi v plošči: max Mxy= 146.22 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



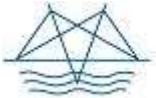
Okvir: V_2

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: V_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 969.71 / min |Tz|= 9.87 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 58/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
348	A-	-296.54	 -1027.2 	37.516	220.66
363	A-	-297.10	 -1019.1 	-55.796	216.48
337	A-	-341.25	 -1015.6 	31.160	309.06
357	A-	-289.05	 -1010.4 	-5.725	195.30
370	A-	-344.38	 -1000.7 	-110.12	301.91
323	A-	-478.85	 -978.35 	-29.280	274.23
375	A-	-482.77	 -961.20 	-93.987	271.61
337	A+	-125.38	 -925.56 	99.094	505.23
370	A+	-129.03	 -910.73 	-42.325	500.20
323	A+	-18.627	 -880.25 	82.837	392.62
370	A-	-344.38	-1000.7	 -110.12 	301.91
337	A+	-125.38	-925.56	99.094	505.23
375	A-	-482.77	-961.20	 -93.987 	271.61
364	A-	-353.94	-659.40	 -84.385 	240.00
323	A+	-18.627	-880.25	82.837	392.62
345	A+	-84.116	-166.35	78.356	33.121
246	A-	-93.414	-199.57	 -78.180 	32.051
321	A+	-152.27	-623.55	76.581	342.92
369	A-	-160.40	-652.08	 -74.332 	262.78
364	A+	-154.98	-615.33	 -72.137 	337.47
337	A+	-125.38	-925.56	99.094	505.23
370	A+	-129.03	-910.73	-42.325	500.20
348	A+	-145.25	-868.05	44.737	412.24
363	A+	-145.78	-860.01	-48.567	408.48
375	A+	-22.700	-865.18	19.126	393.79
323	A+	-18.627	-880.25	82.837	392.62
321	A+	-152.27	-623.55	76.581	342.92
364	A+	-154.98	-615.33	-72.137	337.47
304	A+	-119.67	-624.59	66.427	331.21
369	A+	-125.26	-608.39	-29.017	326.01

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
375	A-	 -1.410
323	A-	 -1.406
370	A-	 -1.326
337	A-	 -1.325

Oznaka	LC	u3 [mm]
363	A-	 -1.282
348	A-	 -1.282
357	A-	 -1.269
369	A-	 -1.077

Oznaka	LC	u3 [mm]
304	A-	 -1.067
317	A-	 -1.058

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
323	A-	 -11.441 	-0.116
337	A-	 -11.402 	-0.069
337	A-	 -11.402 	-0.069
348	A-	 -11.363 	-0.029
348	A-	 -11.363 	-0.029

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
304	A-	 -11.332 	-0.106
304	A-	 -11.332 	-0.106
357	A-	 -11.327 	0.000
357	A-	 -11.327 	0.000
363	A-	 -11.294 	0.000



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

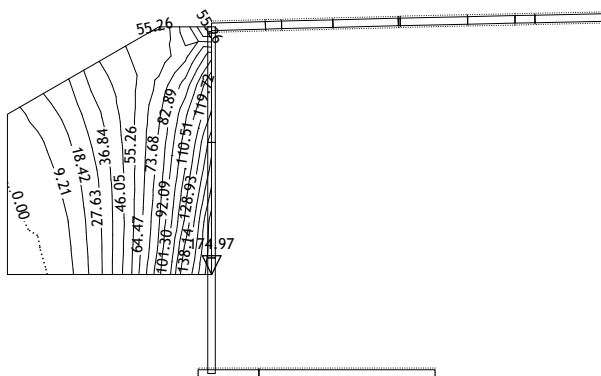
Stran: 59/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

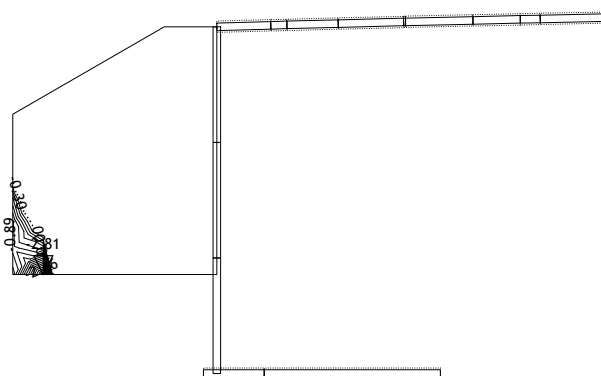


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mx= 174.97 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

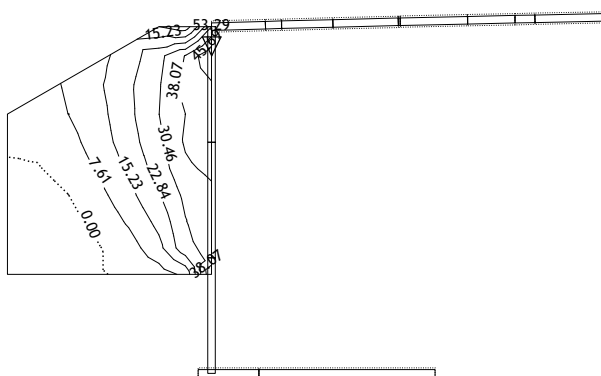
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_5

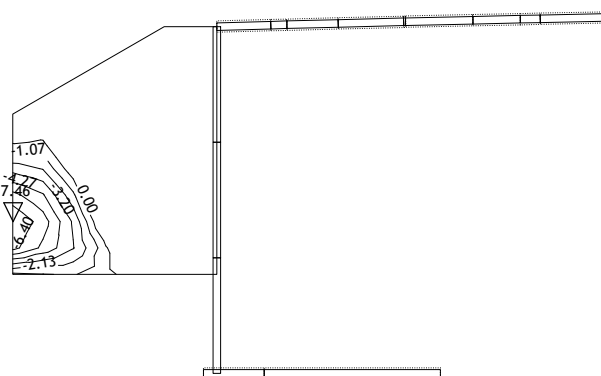
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -2.81 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 53.29 / min My= 0.00 kNm/m



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -7.46 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

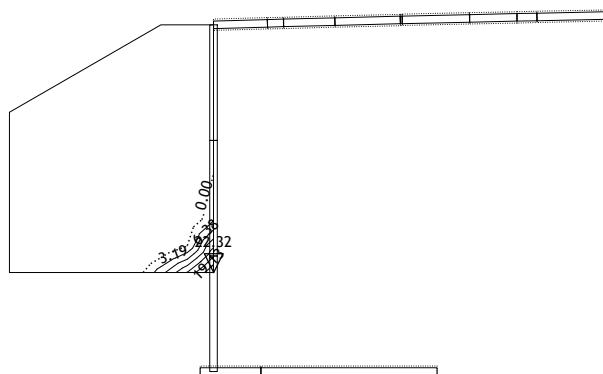
Stran: 60/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

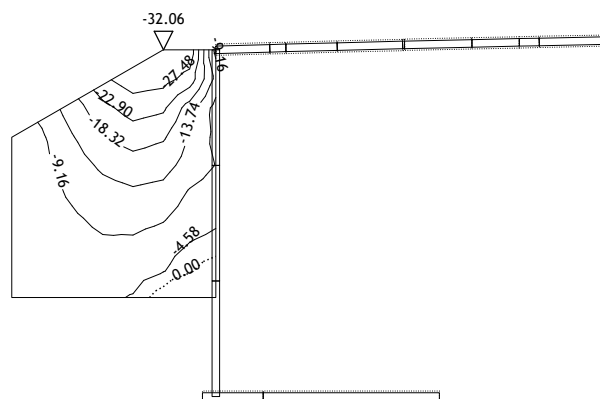


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mxy= 22.32 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

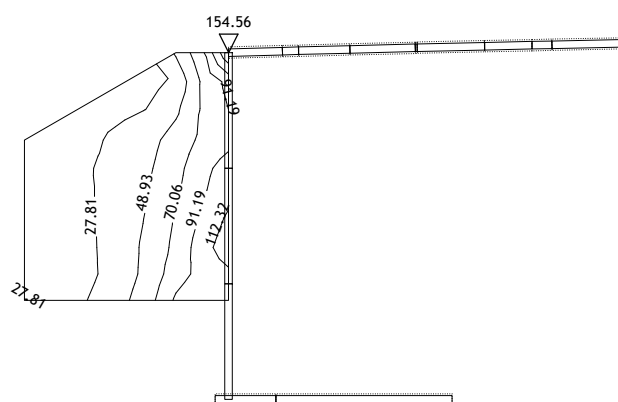
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_5

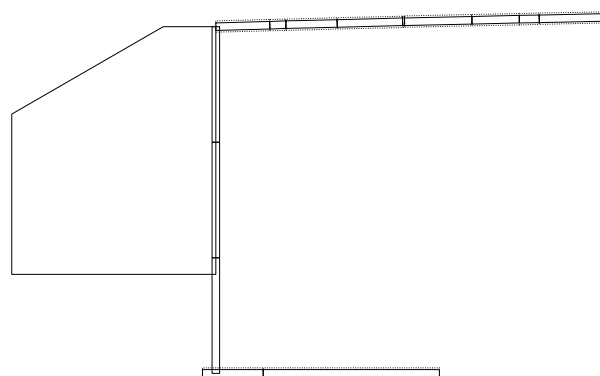
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -32.06 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



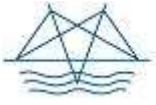
Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max |Tz|= 154.56 / min |Tz|= 6.68 kN/m



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 61/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
25	A+	164.25	[53.693]	35.692	165.54
63	A+	118.81	[44.643]	-8.485	75.291
45	A+	61.422	[38.813]	-21.398	46.303
52	A+	147.20	[37.425]	-7.821	106.81
30	A+	163.64	[35.738]	22.829	114.87
63	A-	111.75	[31.235]	-12.656	68.544
34	A+	73.427	[30.472]	-15.501	78.683
37	A+	166.39	[30.001]	4.697	122.07
52	A-	143.06	[29.738]	-11.907	101.28
45	A-	59.628	[29.729]	-25.215	41.830
25	A+	164.25	53.693	[35.692]	165.54
42	A-	46.473	14.930	[-31.719]	13.503
56	A-	58.731	0.299	[-30.687]	31.826
42	A+	47.618	20.181	[-28.288]	15.124
45	A-	59.628	29.729	[-25.215]	41.830
30	A+	163.64	35.738	[22.829]	114.87
56	A+	62.116	5.615	[-22.675]	37.187
45	A+	61.422	38.813	[-21.398]	46.303
21	A-	24.241	5.853	[-19.868]	27.573
21	A+	25.233	8.146	[-18.089]	28.476
25	A+	164.25	53.693	35.692	[165.54]
37	A+	166.39	30.001	4.697	[122.07]
37	A-	161.20	29.227	0.391	[117.83]
30	A+	163.64	35.738	22.829	[114.87]
52	A+	147.20	37.425	-7.821	[106.81]
52	A-	143.06	29.738	-11.907	[101.28]
24	A+	81.492	21.712	-5.798	[94.293]
24	A-	79.861	20.822	-6.055	[91.771]
15	A+	97.168	21.588	16.576	[84.385]
34	A+	73.427	30.472	-15.501	[78.683]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
1	A+	[3.609]
2	A+	[3.577]
8	A+	[3.449]
1	A-	[2.981]

Oznaka	LC	u3 [mm]
5	A+	[2.655]
3	A+	[2.652]
12	A+	[2.614]
21	A+	[2.546]

Oznaka	LC	u3 [mm]
2	A-	[2.541]
3	A-	[2.094]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
1	A-	[-11.483]	1.023
2	A-	[-11.481]	0.986
2	A-	[-11.481]	0.986
8	A-	[-11.475]	0.924
8	A-	[-11.475]	0.924

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
75	A-	[-11.429]	-0.034
56	A-	[-11.395]	0.249
56	A-	[-11.395]	0.249
42	A-	[-11.349]	0.617
42	A-	[-11.349]	0.617



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina

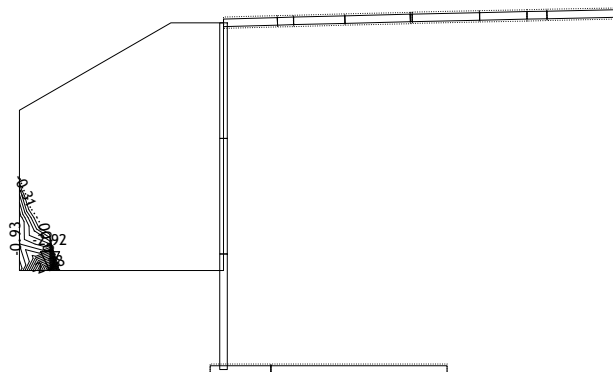
Stran: 62/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

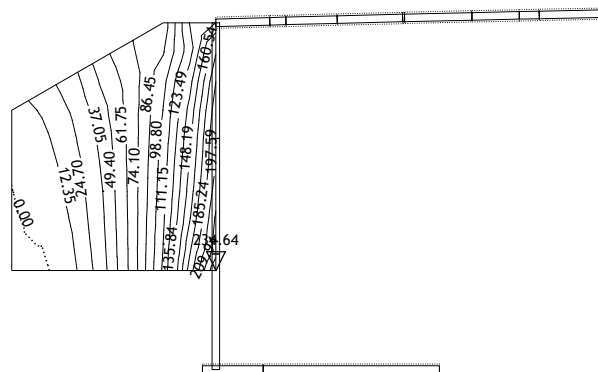


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -2.92 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

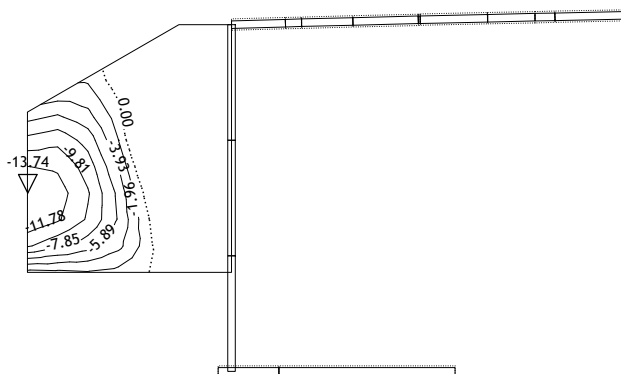
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



Okvir: K_5

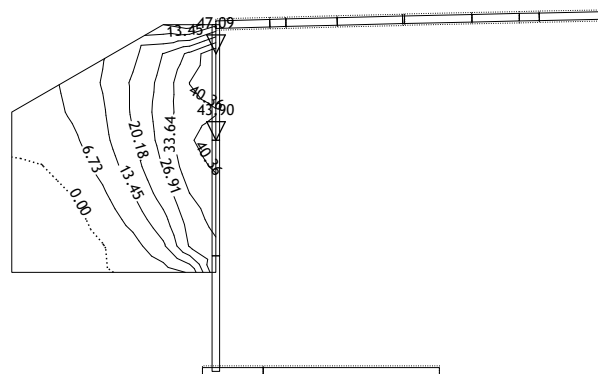
Vplivi v plošči: max Mx= 234.64 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -13.74 kNm/m



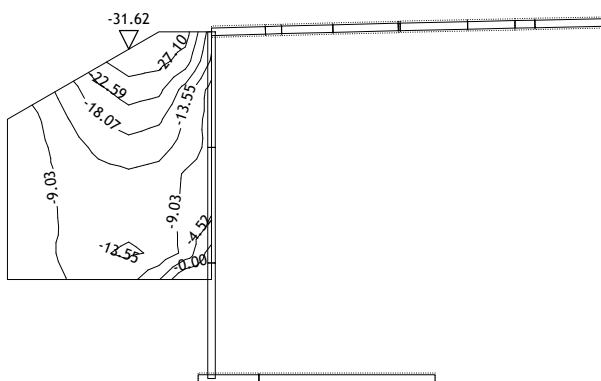
Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 47.09 / min My= 0.00 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

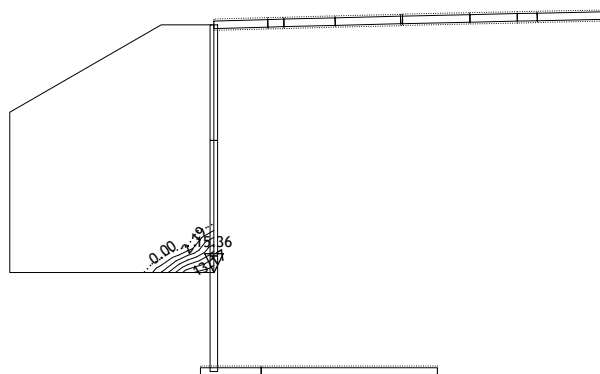


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -31.62 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

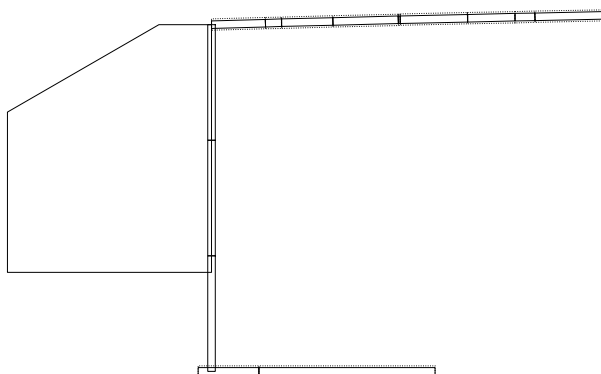
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



Okvir: K_5

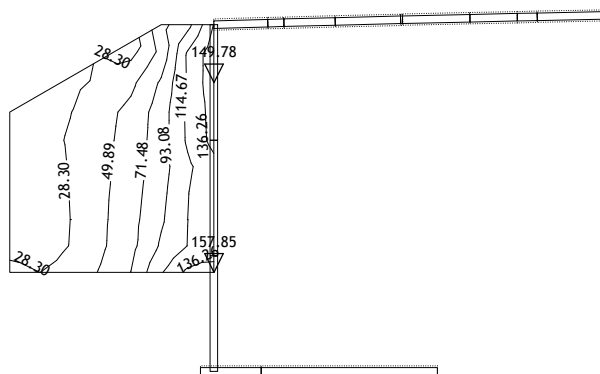
Vplivi v plošči: max Mxy= 15.36 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



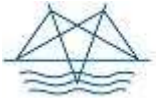
Okvir: K_5

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max |Tz|= 157.85 / min |Tz|= 6.72 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 64/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
1	A-	[-13.080]	1.050
2	A-	[-13.078]	1.014
2	A-	[-13.078]	1.014
8	A-	[-13.072]	0.952
8	A-	[-13.072]	0.952

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
3	A-	[-12.528]	1.048
3	A-	[-12.528]	1.048
5	A-	[-12.527]	1.003
5	A-	[-12.527]	1.003
5	A-	[-12.527]	1.003

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
63	A+	180.94	[43.549]	-9.592	136.34
45	A+	85.527	[37.946]	-20.102	73.184
52	A+	199.07	[37.714]	-10.000	149.90
25	A+	195.35	[37.567]	15.060	188.91
30	A+	197.82	[32.145]	11.855	118.98
63	A-	117.07	[31.204]	-11.911	74.340
37	A+	208.37	[30.766]	2.002	144.89
34	A+	99.343	[30.641]	-14.758	101.64
30	A-	151.89	[29.402]	-10.654	72.278
45	A-	60.976	[27.238]	-25.097	45.366
56	A-	61.508	0.298	[-33.461]	36.887
42	A-	47.420	7.784	[-31.333]	14.671
56	A+	83.756	4.698	[-29.738]	47.976
42	A+	58.278	19.759	[-29.543]	20.969
25	A-	149.10	-7.688	[-27.698]	63.628
75	A-	75.630	12.662	[-27.224]	37.107
45	A-	60.976	27.238	[-25.097]	45.366
45	A+	85.527	37.946	[-20.102]	73.184
21	A-	25.082	-1.143	[-19.774]	28.350
21	A+	28.301	8.148	[-17.419]	33.220
25	A+	195.35	37.567	15.060	[188.91]
52	A+	199.07	37.714	-10.000	[149.90]
37	A+	208.37	30.766	2.002	[144.89]
63	A+	180.94	43.549	-9.592	[136.34]
37	A-	162.84	15.691	1.899	[119.30]
30	A+	197.82	32.145	11.855	[118.98]
24	A+	109.60	22.449	-5.383	[112.41]
52	A-	146.98	24.076	-11.038	[106.51]
34	A+	99.343	30.641	-14.758	[101.64]
75	A+	151.78	15.679	-16.259	[99.183]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	u3 [mm]
8	A+	[9.450]
2	A+	[9.024]
1	A+	[8.607]
21	A+	[8.378]

Oznaka	LC	u3 [mm]
12	A+	[8.156]
5	A+	[7.791]
42	A+	[7.516]
3	A+	[7.324]

Oznaka	LC	u3 [mm]
23	A+	[7.056]
56	A+	[6.977]



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

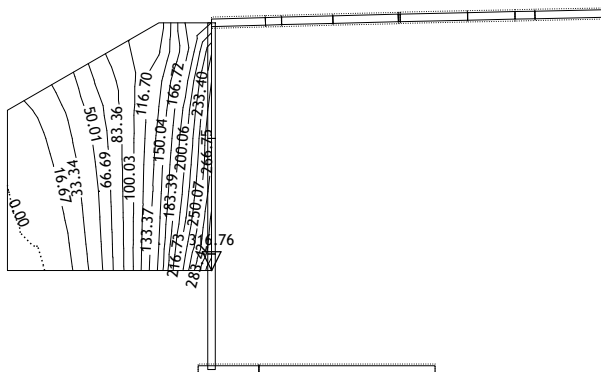
Stran: 65/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

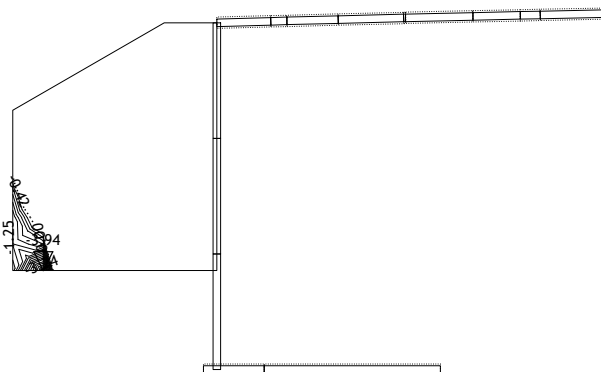


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mx= 316.76 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

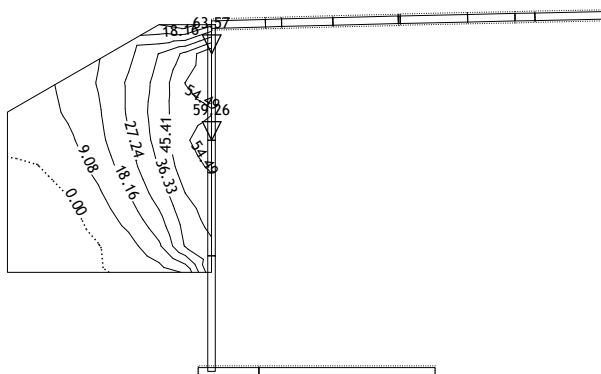
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_5

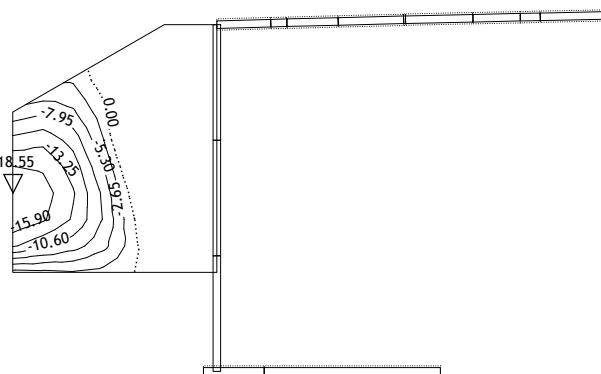
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -3.94 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 63.57 / min My= 0.00 kNm/m



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -18.55 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

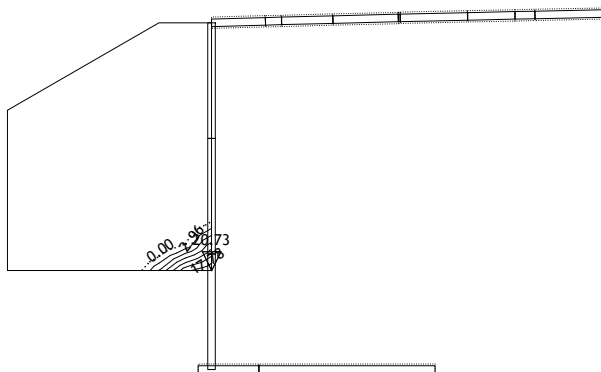
Stran: 66/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

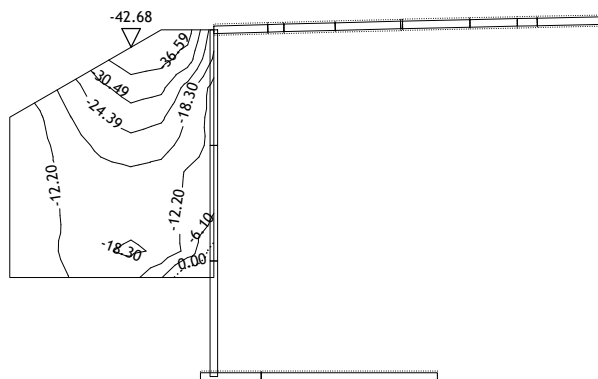


Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max Mxy= 20.73 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

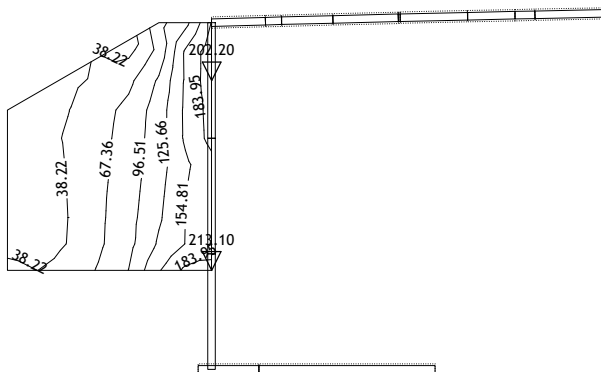
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_5

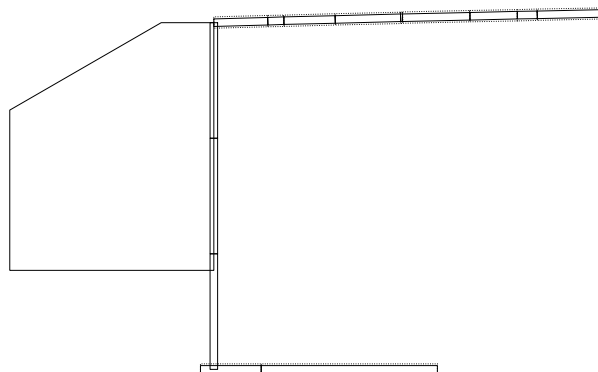
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -42.68 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



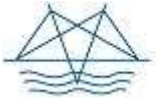
Okvir: K_5

Vplivi v plošči: max |Tz|= 213.10 / min |Tz|= 9.07 kN/m



Okvir: K_5

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 67/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	u3 [mm]
8	A+	12.757
2	A+	12.183
1	A+	11.619
21	A+	11.311

Oznaka	LC	u3 [mm]
12	A+	11.010
5	A+	10.518
42	A+	10.146
3	A+	9.888

Oznaka	LC	u3 [mm]
23	A+	9.526
56	A+	9.419

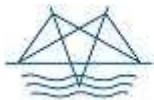
Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
1	A-	-17.658	1.417
2	A-	-17.655	1.368
2	A-	-17.655	1.368
8	A-	-17.647	1.285
8	A-	-17.647	1.285

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
3	A-	-16.913	1.414
3	A-	-16.913	1.414
5	A-	-16.912	1.354
5	A-	-16.912	1.354
5	A-	-16.912	1.354

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
63	A+	244.27	58.791	-12.949	184.05
45	A+	115.46	51.227	-27.137	98.798
52	A+	268.75	50.915	-13.501	202.36
25	A+	263.73	50.716	20.331	255.02
30	A+	267.06	43.396	16.004	160.62
63	A-	158.05	42.126	-16.079	100.36
37	A+	281.30	41.534	2.703	195.60
34	A+	134.11	41.365	-19.923	137.22
30	A-	205.05	39.692	-14.383	97.575
45	A-	82.317	36.771	-33.882	61.243
56	A-	83.035	0.403	-45.173	49.797
42	A-	64.017	10.509	-42.299	19.805
56	A+	113.07	6.343	-40.147	64.768
42	A+	78.675	26.674	-39.883	28.308
25	A-	201.29	-10.379	-37.392	85.897
75	A-	102.10	17.093	-36.752	50.095
45	A-	82.317	36.771	-33.882	61.243
45	A+	115.46	51.227	-27.137	98.798
21	A-	33.861	-1.543	-26.694	38.273
21	A+	38.206	11.000	-23.516	44.847
25	A+	263.73	50.716	20.331	255.02
52	A+	268.75	50.915	-13.501	202.36
37	A+	281.30	41.534	2.703	195.60
63	A+	244.27	58.791	-12.949	184.05
37	A-	219.83	21.183	2.564	161.06
30	A+	267.06	43.396	16.004	160.62
24	A+	147.96	30.306	-7.268	151.75
52	A-	198.42	32.502	-14.901	143.79
34	A+	134.11	41.365	-19.923	137.22
75	A+	204.91	21.167	-21.949	133.90



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

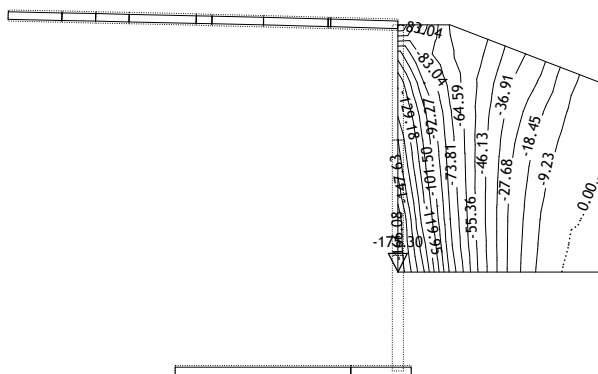
Stran: 68/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

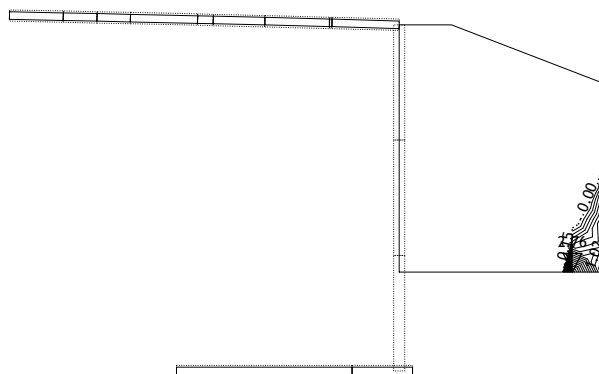


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -175.30 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

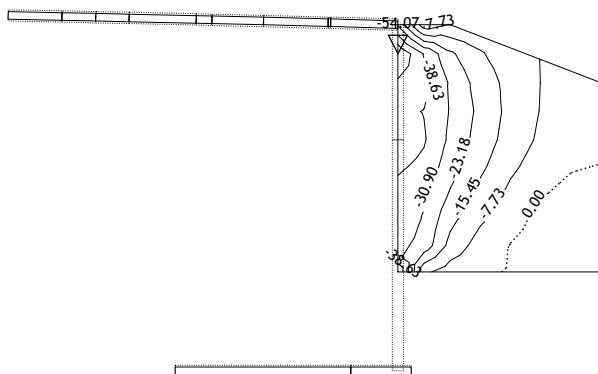
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_3

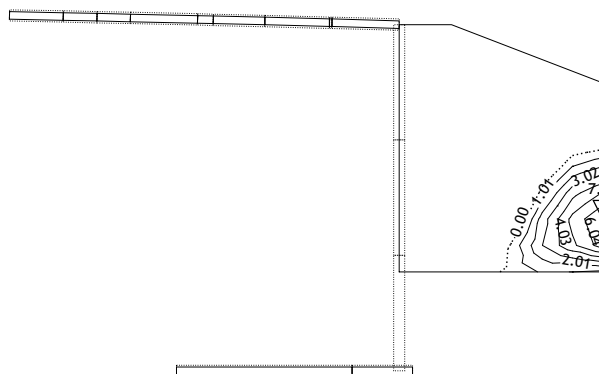
Vplivi v plošči: max Mx= 2.76 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -54.07 kNm/m



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 7.04 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

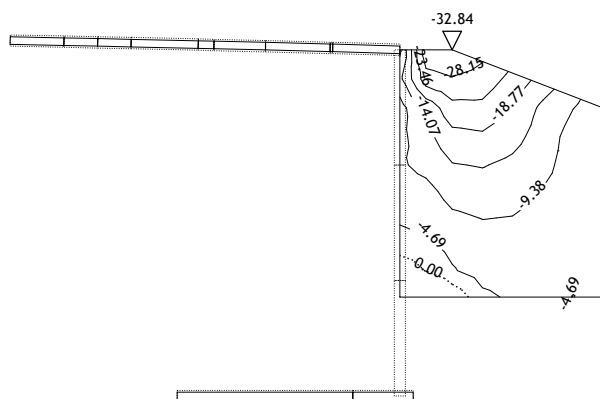
Stran: 69/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

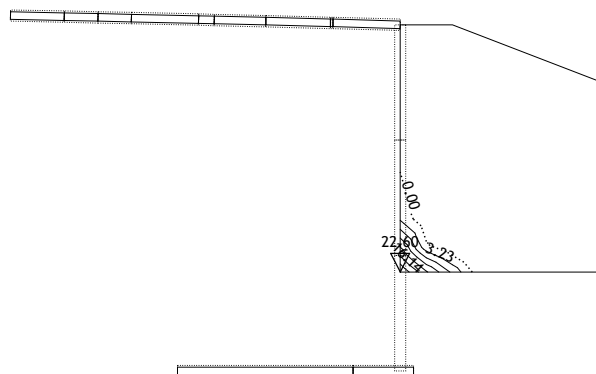


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -32.84 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

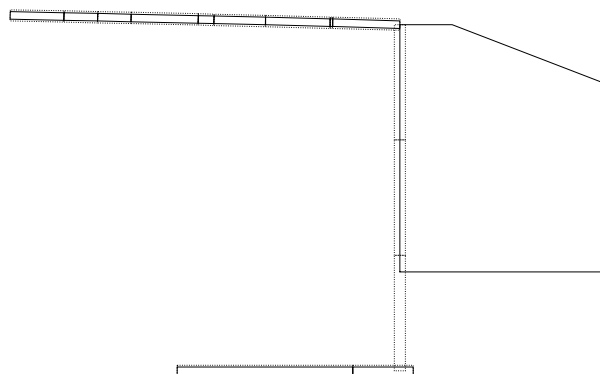
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_3

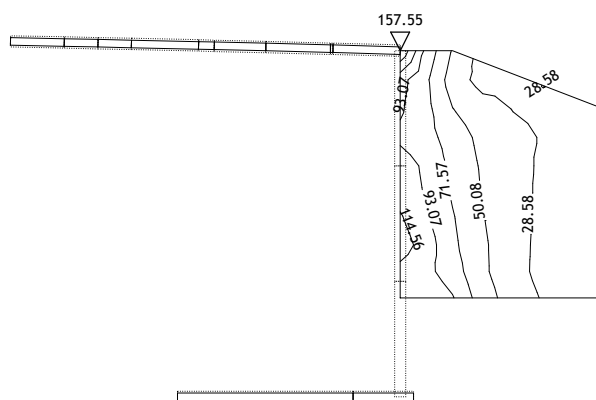
Vplivi v plošči: max Mxy= 22.60 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



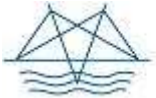
Okvir: K_3

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max |Tz|= 157.55 / min |Tz|= 7.10 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 70/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
344	A-	-164.70	[-53.735]	1.335	55.201
369	A-	-125.93	[-44.775]	-12.650	71.704
362	A-	-151.24	[-37.720]	-11.430	104.13
345	A-	-164.32	[-35.526]	5.009	70.819
376	A-	-67.266	[-35.198]	-22.928	52.826
371	A-	-75.614	[-31.625]	-15.205	78.201
369	A+	-118.45	[-31.537]	-8.460	79.128
362	A+	-147.13	[-30.008]	-7.438	109.65
354	A-	-168.31	[-29.886]	0.824	118.95
354	A+	-163.02	[-29.126]	5.092	123.10
344	A+	-144.13	-28.527	[36.154]	165.93
380	A-	-69.757	-6.650	[-32.408]	27.931
384	A-	-50.677	-12.396	[-27.935]	27.562
380	A+	-66.266	-2.616	[-24.901]	35.592
384	A+	-48.220	-8.653	[-23.654]	30.619
345	A+	-148.81	-22.876	[23.216]	114.81
376	A-	-67.266	-35.198	[-22.928]	52.826
381	A-	-43.566	-16.644	[-20.537]	32.158
376	A+	-66.132	-26.367	[-19.267]	57.413
375	A-	-84.233	-20.370	[-18.393]	24.019
344	A+	-144.13	-28.527	36.154	[165.93]
354	A+	-163.02	-29.126	5.092	[123.10]
354	A-	-168.31	-29.886	0.824	[118.95]
345	A+	-148.81	-22.876	23.216	[114.81]
362	A+	-147.13	-30.008	-7.438	[109.65]
362	A-	-151.24	-37.720	-11.430	[104.13]
365	A+	-80.889	-20.862	-4.897	[95.528]
365	A-	-82.682	-21.763	-5.227	[92.952]
355	A+	-95.789	-15.827	17.233	[84.611]
371	A+	-75.327	-25.637	-14.412	[81.867]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
379	A-	[-3.631]
383	A-	[-3.571]
385	A-	[-3.463]
387	A-	[-3.355]

Oznaka	LC	u3 [mm]
379	A+	[-2.998]
373	A-	[-2.660]
378	A-	[-2.635]
382	A-	[-2.572]

Oznaka	LC	u3 [mm]
383	A+	[-2.532]
386	A-	[-2.486]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

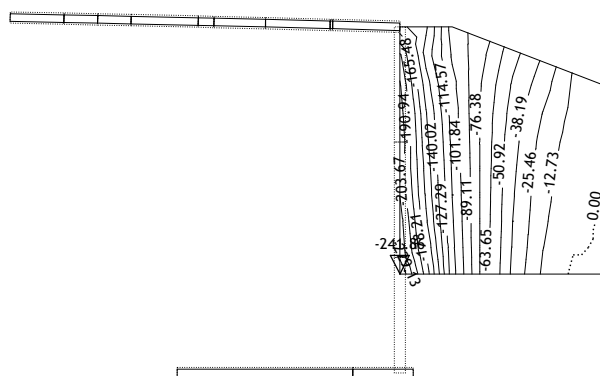
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
375	A-	[-11.231]	-0.029
380	A-	[-11.147]	0.292
380	A-	[-11.147]	0.292
369	A-	[-11.122]	0.011
369	A-	[-11.122]	0.011

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
379	A-	[-11.084]	1.036
383	A-	[-11.083]	1.000
383	A-	[-11.083]	1.000
385	A-	[-11.078]	0.952
385	A-	[-11.078]	0.952



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

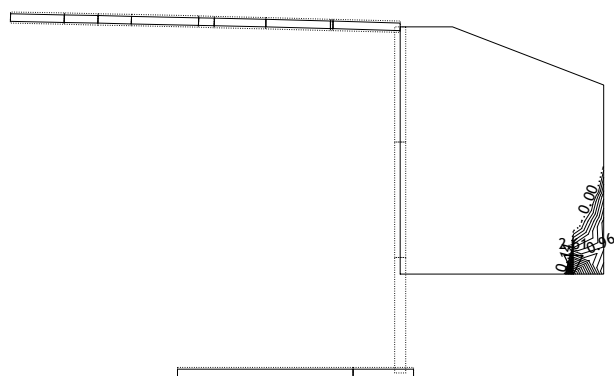


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -241.86 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

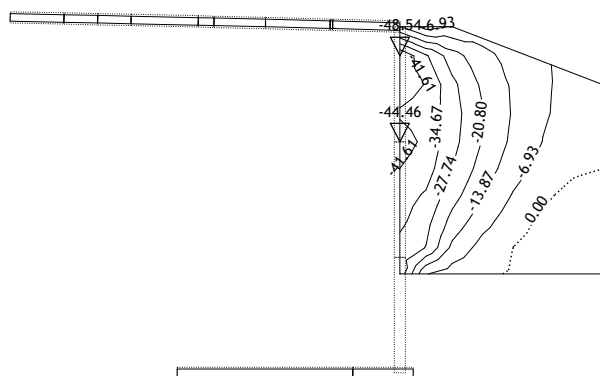
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_3

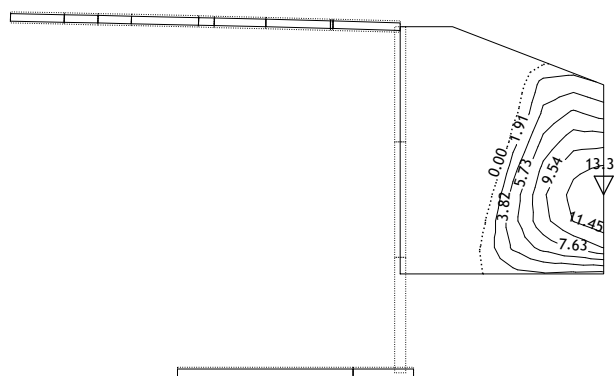
Vplivi v plošči: max Mx= 2.61 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -48.54 kNm/m



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 13.35 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

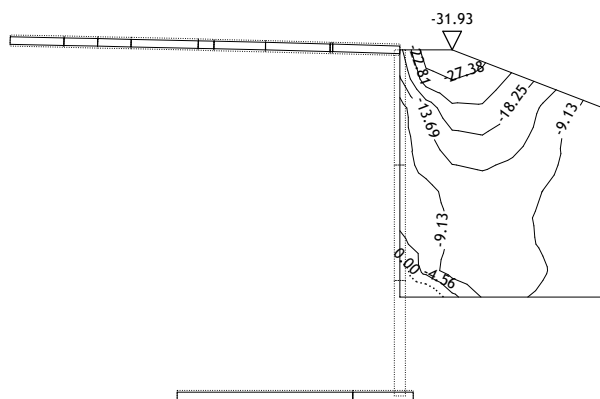
Stran: 72/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

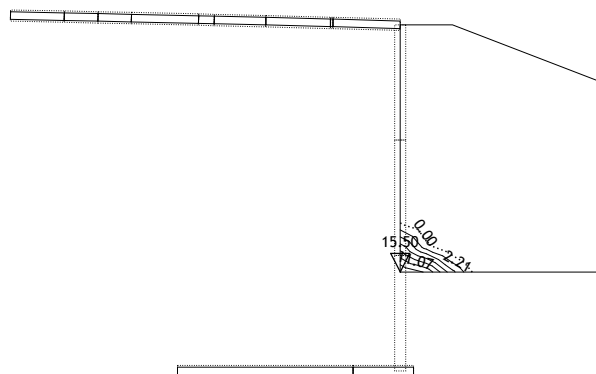


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -31.93 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

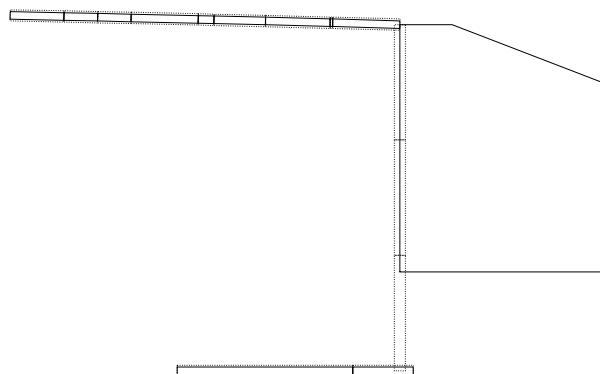
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_3

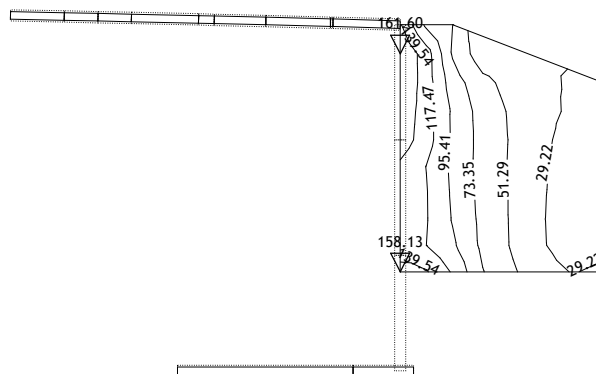
Vplivi v plošči: max Mxy= 15.50 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



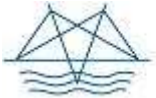
Okvir: K_3

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max |Tz|= 161.60 / min |Tz|= 7.16 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 73/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karak)] 32,33

Oznaka	LC	u3 [mm]
387	A-	-10.252
385	A-	-9.979
383	A-	-9.584
386	A-	-9.095

Oznaka	LC	u3 [mm]
379	A-	-9.088
382	A-	-8.693
378	A-	-8.251
384	A-	-8.079

Oznaka	LC	u3 [mm]
381	A-	-7.856
373	A-	-7.709

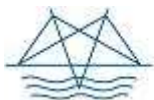
Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karak)] 32,33

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
379	A-	-13.332	1.047
383	A-	-13.330	1.011
383	A-	-13.330	1.011
385	A-	-13.325	0.964
385	A-	-13.325	0.964

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
387	A-	-13.323	0.918
373	A-	-12.750	1.045
373	A-	-12.750	1.045
378	A-	-12.748	1.003
378	A-	-12.748	1.003

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karak)] 32,33

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
369	A-	-200.93	-44.199	-11.867	78.446
362	A-	-214.98	-38.254	-10.518	109.58
344	A-	-203.05	-37.361	-27.491	61.204
376	A-	-99.274	-34.721	-22.870	56.813
369	A+	-124.36	-33.677	-9.579	147.01
345	A-	-206.41	-33.369	-10.008	71.361
371	A-	-108.73	-32.069	-15.121	81.851
354	A-	-220.32	-30.829	2.330	120.57
345	A+	-152.16	-29.563	12.092	121.66
376	A+	-66.850	-26.918	-18.369	91.661
380	A-	-98.209	-5.921	-34.572	35.039
380	A+	-69.181	-2.783	-31.694	59.721
375	A-	-171.69	-17.350	-28.734	35.523
384	A-	-66.879	-12.194	-27.649	30.132
344	A-	-203.05	-37.361	-27.491	61.204
384	A+	-50.227	-3.693	-24.022	43.151
376	A-	-99.274	-34.721	-22.870	56.813
381	A-	-57.778	-16.580	-20.443	33.132
355	A+	-95.983	-9.997	19.605	86.483
376	A+	-66.850	-26.918	-18.369	91.661
344	A+	-148.95	7.404	15.089	193.78
362	A+	-151.21	-25.962	-9.774	159.17
354	A+	-164.76	-16.597	2.727	150.07
369	A+	-124.36	-33.677	-9.579	147.01
345	A+	-152.16	-29.563	12.092	121.66
354	A-	-220.32	-30.829	2.330	120.57
365	A+	-81.212	-9.816	-4.413	118.52
371	A+	-75.470	-20.148	-13.419	111.78
362	A-	-214.98	-38.254	-10.518	109.58
375	A+	-81.503	-16.806	-16.562	103.55



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

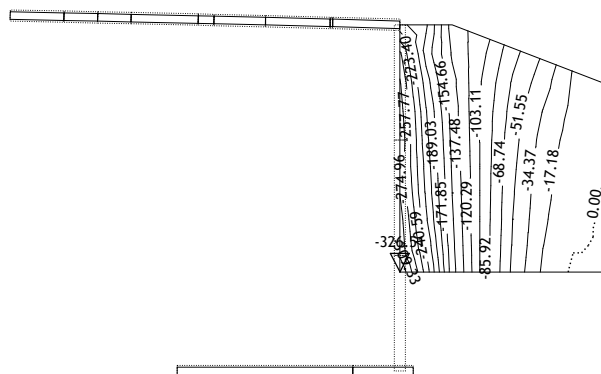
Stran: 74/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

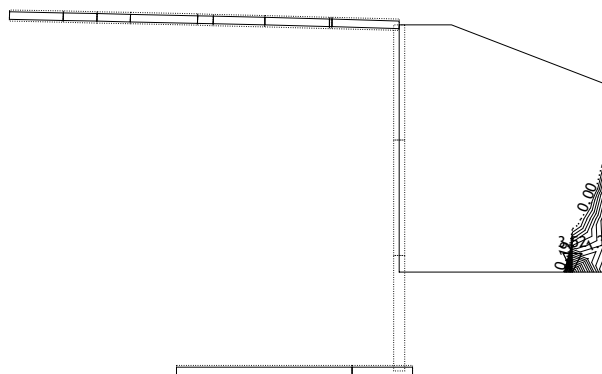


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -326.51 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

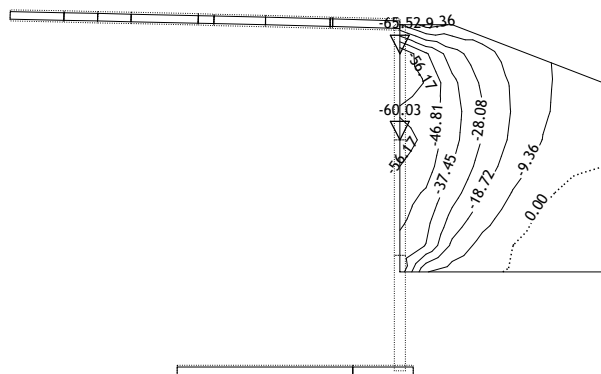
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_3

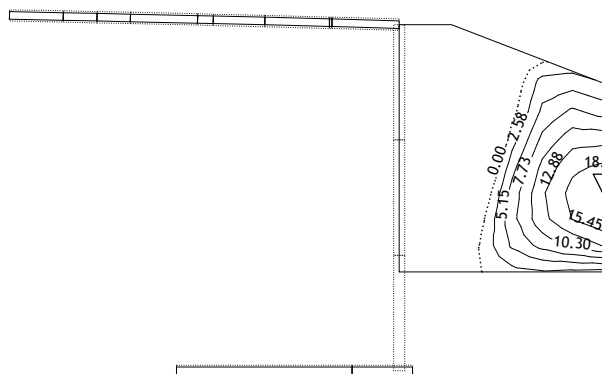
Vplivi v plošči: max Mx= 3.52 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -65.52 kNm/m



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max My= 18.03 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

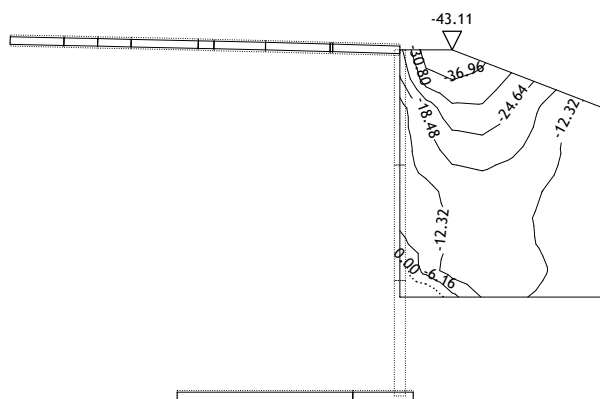
Stran: 75/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

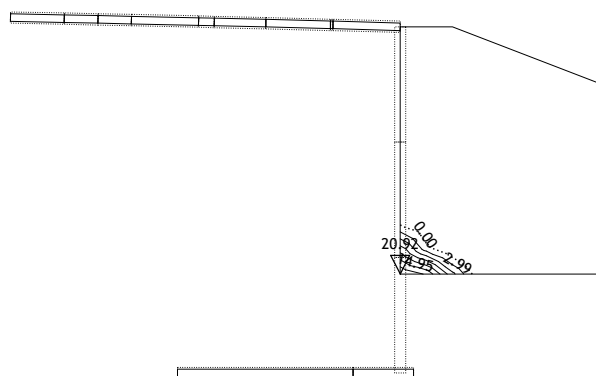


Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -43.11 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

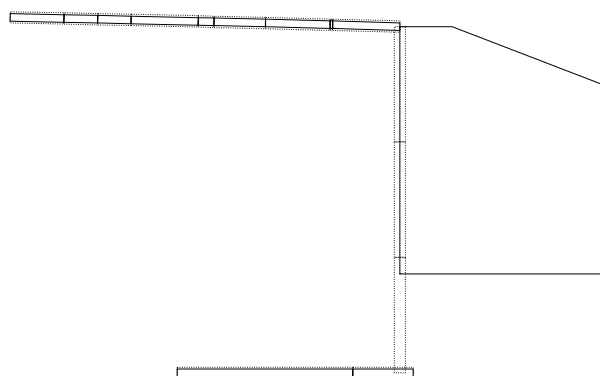
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_3

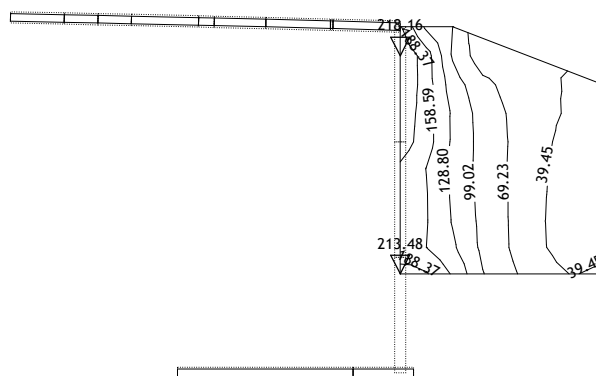
Vplivi v plošči: max Mxy= 20.92 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



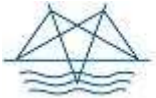
Okvir: K_3

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_3

Vplivi v plošči: max |Tz|= 218.16 / min |Tz|= 9.67 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 76/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mm]
379	A-	[-17.998]	1.413
383	A-	[-17.996]	1.365
383	A-	[-17.996]	1.365
385	A-	[-17.989]	1.302
385	A-	[-17.989]	1.302

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mm]
387	A-	[-17.986]	1.239
373	A-	[-17.212]	1.410
373	A-	[-17.212]	1.410
378	A-	[-17.210]	1.354
378	A-	[-17.210]	1.354

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

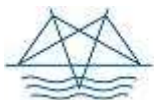
Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
369	A-	-271.25	[-59.669]	-16.020	105.90
362	A-	-290.22	[-51.643]	-14.199	147.93
344	A-	-274.12	[-50.438]	-37.113	82.626
376	A-	-134.02	[-46.873]	-30.874	76.697
369	A+	-167.89	[-45.464]	-12.932	198.46
345	A-	-278.65	[-45.048]	-13.511	96.337
371	A-	-146.78	[-43.293]	-20.413	110.50
354	A-	-297.43	[-41.619]	3.146	162.77
345	A+	-205.41	[-39.910]	16.324	164.24
376	A+	-90.247	[-36.340]	-24.798	123.74
380	A-	-132.58	-7.993	[-46.672]	47.303
380	A+	-93.395	-3.757	[-42.787]	80.624
375	A-	-231.78	-23.422	[-38.791]	47.956
384	A-	-90.286	-16.462	[-37.326]	40.678
344	A-	-274.12	-50.438	[-37.113]	82.626
384	A+	-67.806	-4.986	[-32.429]	58.254
376	A-	-134.02	-46.873	[-30.874]	76.697
381	A-	-78.001	-22.382	[-27.598]	44.729
355	A+	-129.58	-13.496	[26.467]	116.75
376	A+	-90.247	-36.340	[-24.798]	123.74
344	A+	-201.08	9.996	20.370	[261.60]
362	A+	-204.13	-35.049	-13.195	[214.88]
354	A+	-222.43	-22.406	3.681	[202.59]
369	A+	-167.89	-45.464	-12.932	[198.46]
345	A+	-205.41	-39.910	16.324	[164.24]
354	A-	-297.43	-41.619	3.146	[162.77]
365	A+	-109.64	-13.251	-5.958	[160.01]
371	A+	-101.88	-27.199	-18.116	[150.91]
362	A-	-290.22	-51.643	-14.199	[147.93]
375	A+	-110.03	-22.688	-22.358	[139.80]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	u3 [mm]
387	A-	[-13.841]
385	A-	[-13.472]
383	A-	[-12.939]
386	A-	[-12.278]

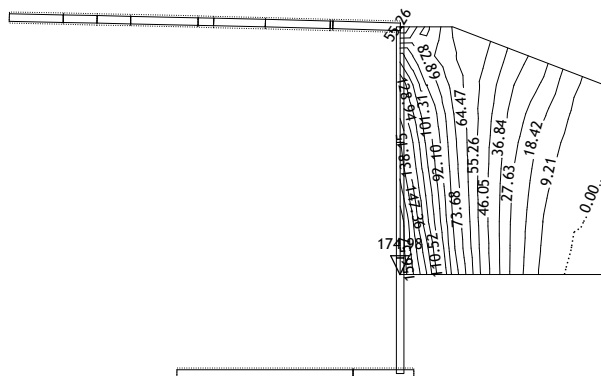
Oznaka	LC	u3 [mm]
379	A-	[-12.269]
382	A-	[-11.735]
378	A-	[-11.139]
384	A-	[-10.906]

Oznaka	LC	u3 [mm]
381	A-	[-10.606]
373	A-	[-10.407]



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

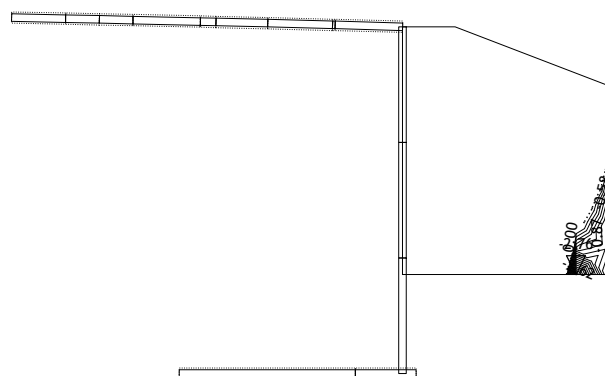


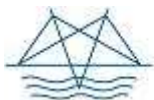
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mx= 174.98 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54





PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

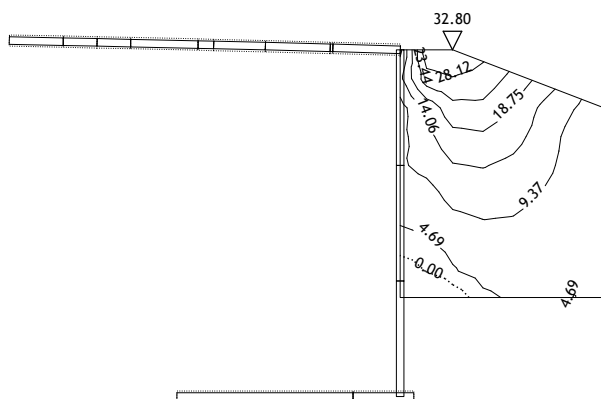
Stran: 78/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

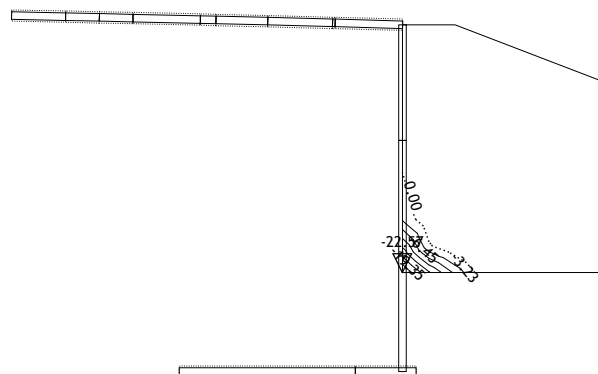


Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 32.80 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

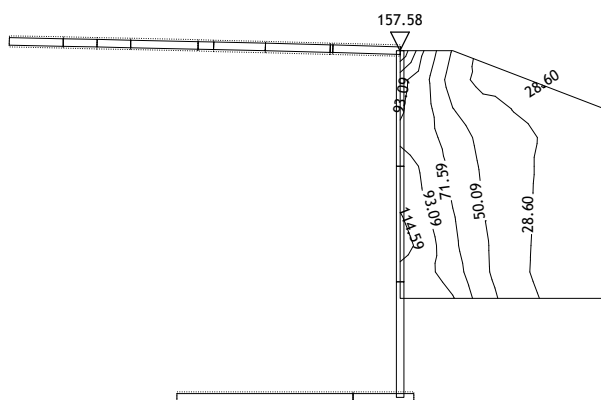
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_2

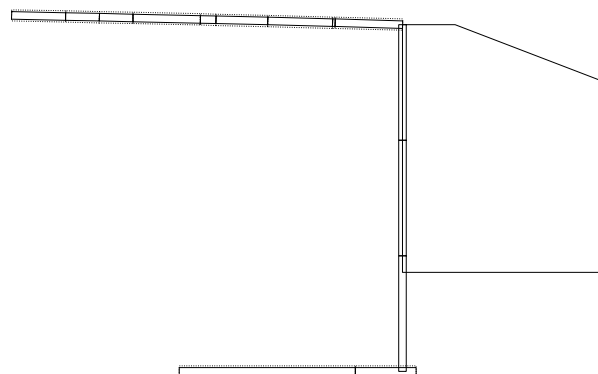
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -22.57 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



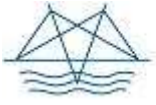
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 157.58 / min |Tz|= 7.10 kN/m



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 79/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
87	A+	164.46	[53.708]	-1.343	166.03
125	A+	125.62	[44.707]	12.636	78.918
114	A+	151.09	[37.712]	11.433	109.68
90	A+	164.07	[35.462]	-5.003	114.82
129	A+	67.118	[35.131]	22.899	57.307
118	A+	75.447	[31.637]	15.184	81.877
125	A-	118.16	[31.394]	8.480	71.463
114	A-	146.95	[29.986]	7.450	104.12
101	A+	168.09	[29.849]	-0.835	123.04
101	A-	162.82	[29.078]	-5.105	118.93
87	A-	143.87	28.502	[-36.168]	55.178
141	A+	69.586	6.625	[32.333]	35.489
140	A+	50.564	12.396	[27.904]	30.575
141	A-	66.097	2.608	[24.821]	27.801
140	A-	48.111	8.641	[23.617]	27.521
90	A-	148.54	22.823	[-23.221]	70.753
129	A+	67.118	35.131	[22.899]	57.307
130	A+	43.465	16.631	[20.520]	33.385
129	A-	65.996	26.272	[19.234]	52.715
136	A+	83.927	20.302	[18.308]	33.329
87	A+	164.46	53.708	-1.343	[166.03]
101	A+	168.09	29.849	-0.835	[123.04]
101	A-	162.82	29.078	-5.105	[118.93]
90	A+	164.07	35.462	-5.003	[114.82]
114	A+	151.09	37.712	11.433	[109.68]
114	A-	146.95	29.986	7.450	[104.12]
107	A+	82.517	21.758	5.201	[95.489]
107	A-	80.728	20.846	4.861	[92.935]
91	A+	97.862	21.496	-11.117	[84.580]
118	A+	75.447	31.637	15.184	[81.877]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
103	A+	[3.635]
117	A+	[3.578]
128	A+	[3.472]
138	A+	[3.367]

Oznaka	LC	u3 [mm]
103	A-	[3.002]
98	A+	[2.666]
111	A+	[2.644]
124	A+	[2.583]

Oznaka	LC	u3 [mm]
117	A-	[2.539]
139	A+	[2.500]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

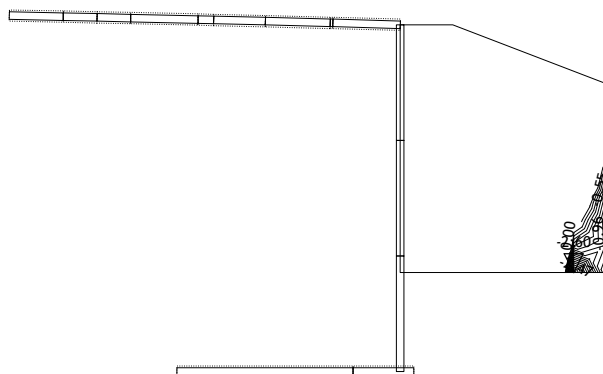
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
136	A-	[-11.242]	-0.121
141	A-	[-11.161]	-0.422
141	A-	[-11.161]	-0.422
125	A-	[-11.134]	-0.114
125	A-	[-11.134]	-0.114

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
103	A-	[-11.107]	-1.120
117	A-	[-11.105]	-1.082
128	A-	[-11.100]	-1.036
128	A-	[-11.100]	-1.036
138	A-	[-11.098]	-0.993



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

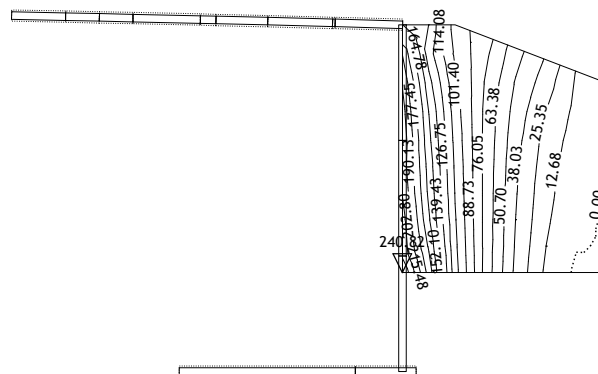


Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -2.60 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

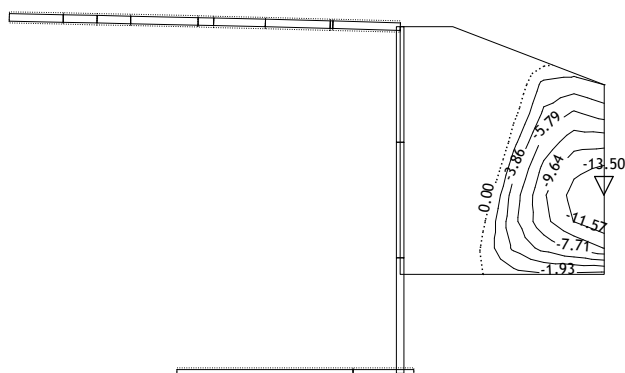
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_2

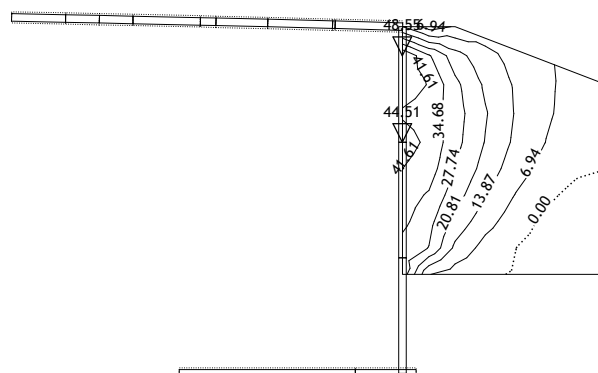
Vplivi v plošči: max Mx= 240.82 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -13.50 kNm/m



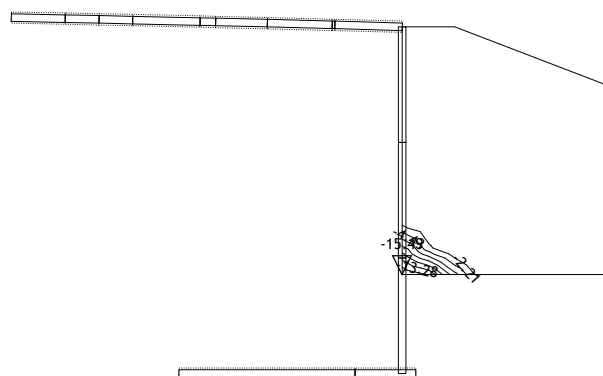
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max My= 48.55 / min My= 0.00 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

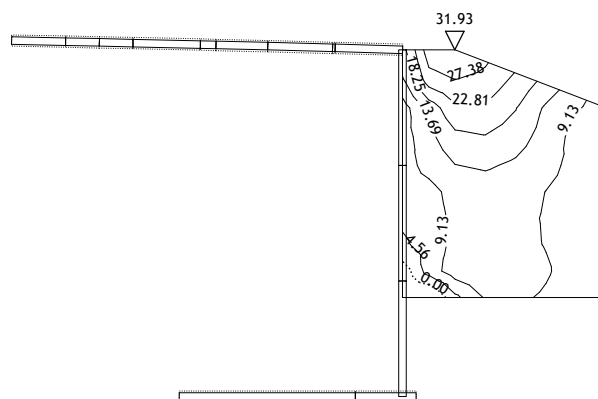


Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -15.49 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33

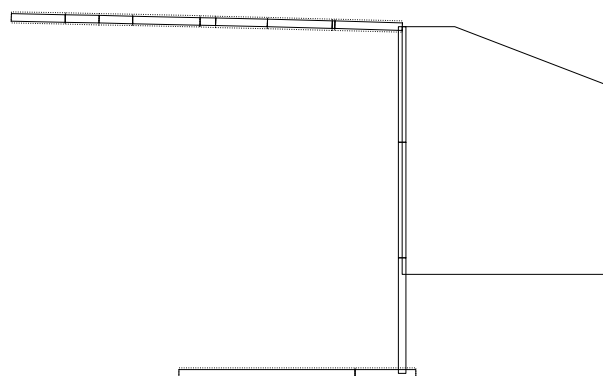
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



Okvir: K_2

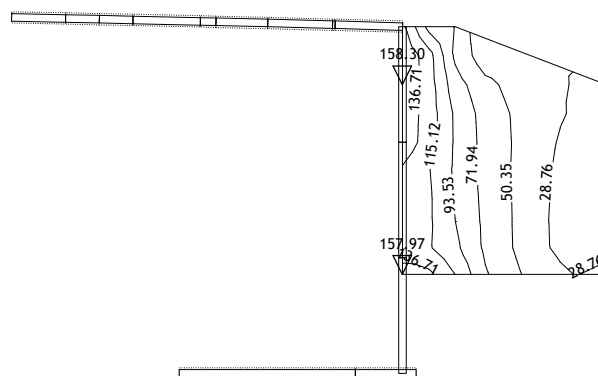
Vplivi v plošči: max Mxy= 31.93 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakat)] 32,33



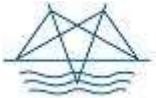
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 158.30 / min |Tz|= 7.17 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 82/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33					
Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
125	A+	197.76	[44.165]	11.873	144.10
114	A+	213.12	[38.312]	10.534	157.98
87	A+	202.30	[37.428]	27.449	192.92
129	A+	98.466	[34.691]	22.858	89.026
125	A-	124.07	[33.414]	9.862	78.241
90	A+	205.56	[33.237]	10.054	121.31
118	A+	107.81	[32.135]	15.105	110.77
101	A+	219.18	[30.830]	-2.344	149.73
90	A-	151.87	[29.499]	-12.133	71.327
129	A-	66.704	[26.718]	18.810	56.725
141	A+	97.425	5.912	[34.373]	56.416
141	A-	69.017	2.813	[31.638]	34.949
136	A+	167.71	17.361	[28.088]	99.647
140	A+	67.107	12.213	[27.639]	43.187
87	A+	202.30	37.428	[27.449]	192.92
140	A-	50.118	3.992	[24.313]	30.095
129	A+	98.466	34.691	[22.858]	89.026
130	A+	57.952	16.595	[20.442]	47.307
91	A-	95.792	9.986	[19.397]	71.431
129	A-	66.704	26.718	[18.810]	56.725
87	A+	202.30	37.428	27.449	[192.92]
114	A+	213.12	38.312	10.534	[157.98]
101	A+	219.18	30.830	-2.344	[149.73]
125	A+	197.76	44.165	11.873	[144.10]
90	A+	205.56	33.237	10.054	[121.31]
101	A-	164.57	16.570	-2.622	[120.57]
107	A+	116.95	22.699	7.188	[118.12]
118	A+	107.81	32.135	15.105	[110.77]
114	A-	151.09	25.847	9.955	[109.66]
136	A+	167.71	17.361	28.088	[99.647]

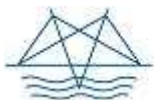
Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33		
Oznaka	LC	u3 [mm]
138	A+	[10.172]
128	A+	[9.907]
117	A+	[9.522]
103	A+	[9.035]

Oznaka	LC	u3 [mm]
139	A+	[9.024]
124	A+	[8.633]
111	A+	[8.200]
140	A+	[8.019]

Oznaka	LC	u3 [mm]
130	A+	[7.800]
98	A+	[7.666]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33			
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
103	A-	[-13.355]	-1.584
117	A-	[-13.353]	-1.536
128	A-	[-13.348]	-1.487
128	A-	[-13.348]	-1.487
138	A-	[-13.346]	-1.455

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
98	A-	[-12.770]	-1.575
98	A-	[-12.770]	-1.575
111	A-	[-12.768]	-1.511
111	A-	[-12.768]	-1.511
111	A-	[-12.768]	-1.511



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

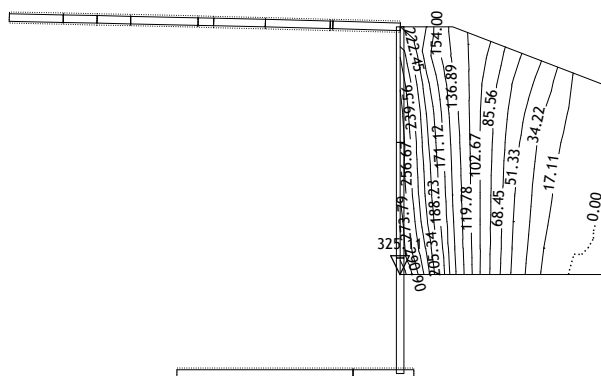
Stran: 83/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

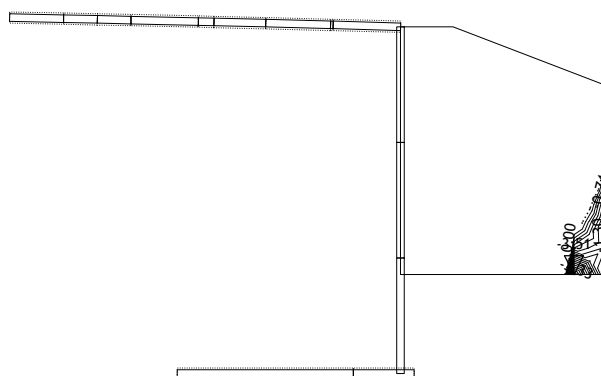


Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mx= 325.11 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

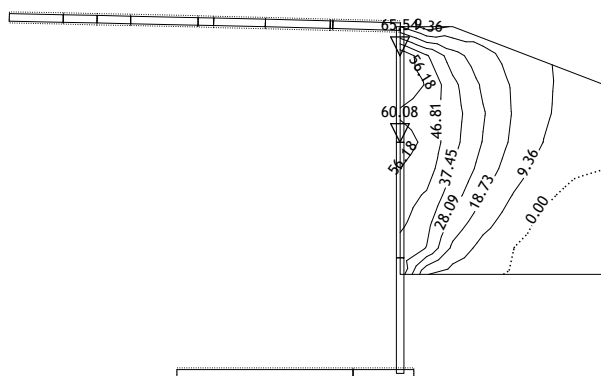
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_2

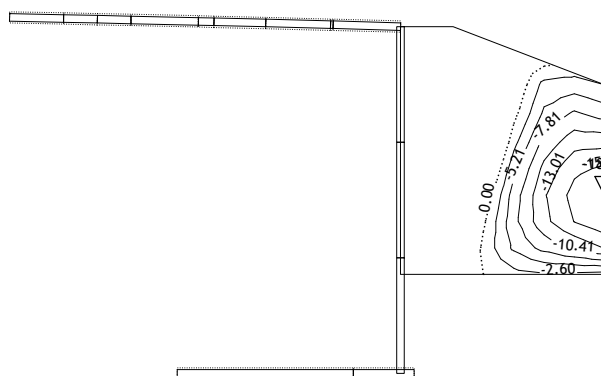
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -3.51 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



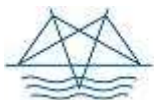
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max My= 65.54 / min My= 0.00 kNm/m



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -18.22 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

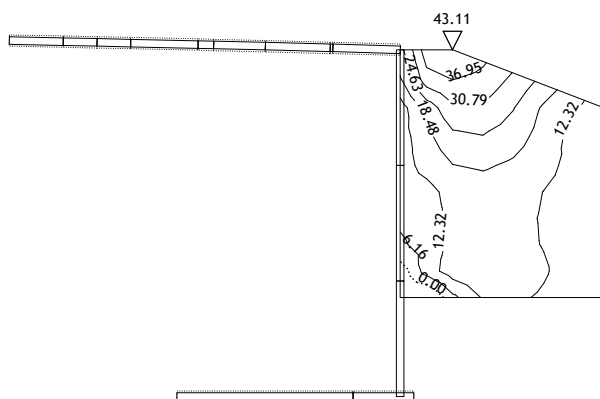
Stran: 84/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

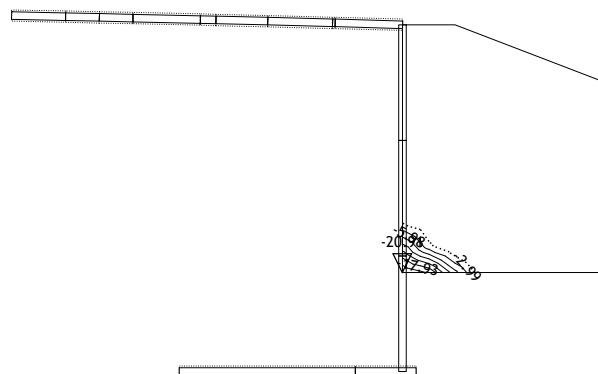


Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mxy= 43.11 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

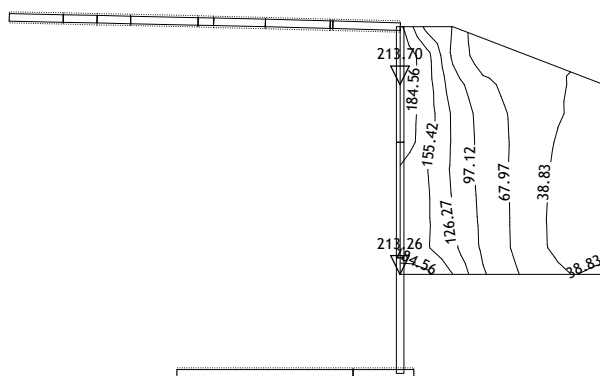
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_2

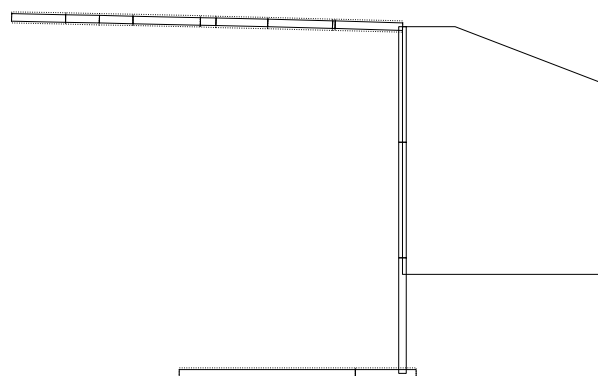
Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -20.91 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



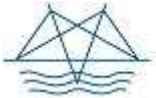
Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max |Tz|= 213.70 / min |Tz|= 9.68 kN/m



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: |Tz|

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 85/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
125	A+	266.98	[59.623]	16.029	194.53
114	A+	287.72	[51.721]	14.221	213.28
87	A+	273.10	[50.528]	37.056	260.44
129	A+	132.93	[46.833]	30.858	120.19
125	A-	167.49	[45.108]	13.313	105.62
90	A+	277.51	[44.871]	13.572	163.76
118	A+	145.54	[43.383]	20.392	149.54
101	A+	295.89	[41.621]	-3.164	202.13
90	A-	205.02	[39.823]	-16.380	96.291
129	A-	90.050	[36.069]	25.393	76.578
141	A+	131.52	7.981	[46.404]	76.161
141	A-	93.172	3.797	[42.711]	47.181
136	A+	226.41	23.438	[37.919]	134.52
140	A+	90.595	16.488	[37.312]	58.302
87	A+	273.10	50.528	[37.056]	260.44
140	A-	67.659	5.389	[32.822]	40.628
129	A+	132.93	46.833	[30.858]	120.19
130	A+	78.235	22.403	[27.597]	63.864
91	A-	129.32	13.481	[26.185]	96.431
129	A-	90.050	36.069	[25.393]	76.578
87	A+	273.10	50.528	37.056	[260.44]
114	A+	287.72	51.721	14.221	[213.28]
101	A+	295.89	41.621	-3.164	[202.13]
125	A+	266.98	59.623	16.029	[194.53]
90	A+	277.51	44.871	13.572	[163.76]
101	A-	222.17	22.369	-3.540	[162.77]
107	A+	157.89	30.644	9.703	[159.47]
118	A+	145.54	43.383	20.392	[149.54]
114	A-	203.97	34.893	13.439	[148.05]
136	A+	226.41	23.438	37.919	[134.52]

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	u3 [mm]
138	A+	[13.733]
128	A+	[13.375]
117	A+	[12.855]
103	A+	[12.197]

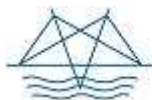
Oznaka	LC	u3 [mm]
139	A+	[12.182]
124	A+	[11.655]
111	A+	[11.070]
140	A+	[10.825]

Oznaka	LC	u3 [mm]
130	A+	[10.531]
98	A+	[10.349]

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
103	A-	[-18.030]	-2.139
117	A-	[-18.027]	-2.074
128	A-	[-18.020]	-2.008
128	A-	[-18.020]	-2.008
138	A-	[-18.017]	-1.964

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
98	A-	[-17.239]	-2.126
98	A-	[-17.239]	-2.126
111	A-	[-17.237]	-2.040
111	A-	[-17.237]	-2.040
111	A-	[-17.237]	-2.040



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

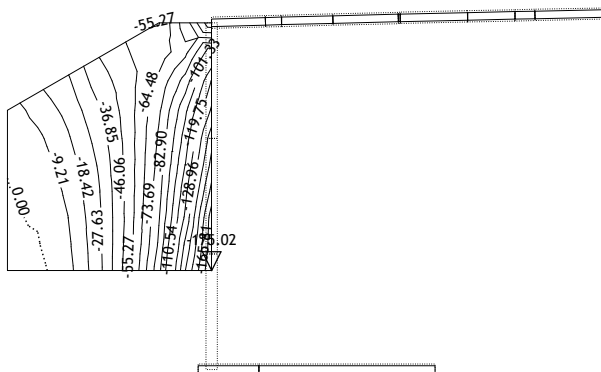
Stran: 86/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

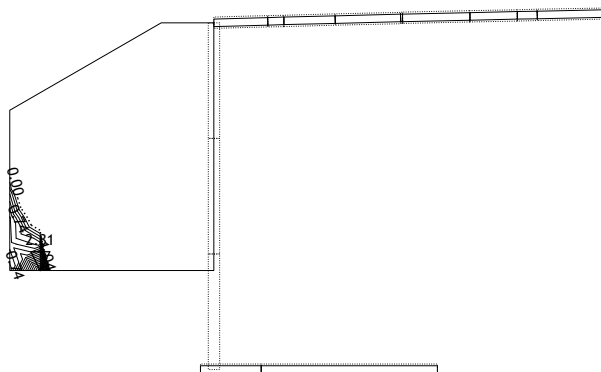


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -175.02 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

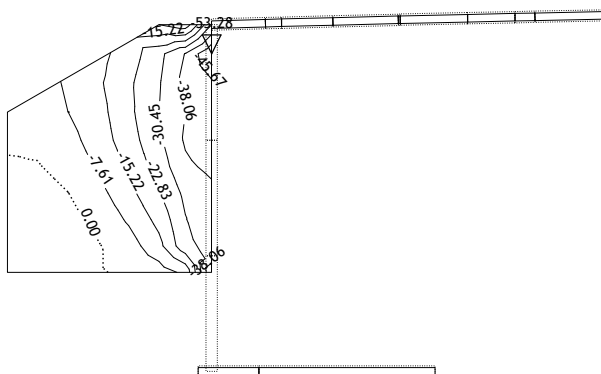
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_4

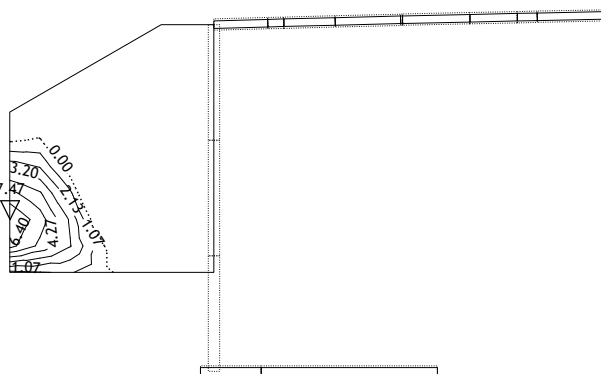
Vplivi v plošči: max Mx= 2.81 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -53.28 kNm/m



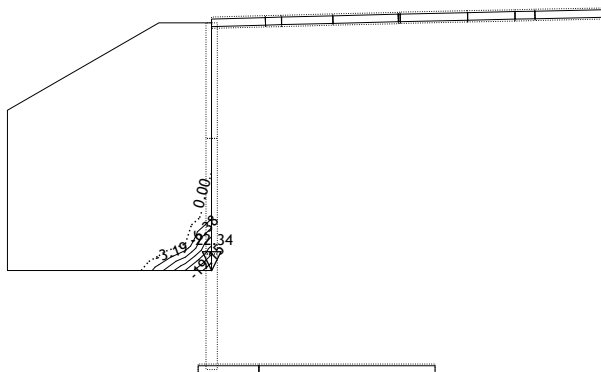
Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 7.47 / min My= 0.00 kNm/m



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

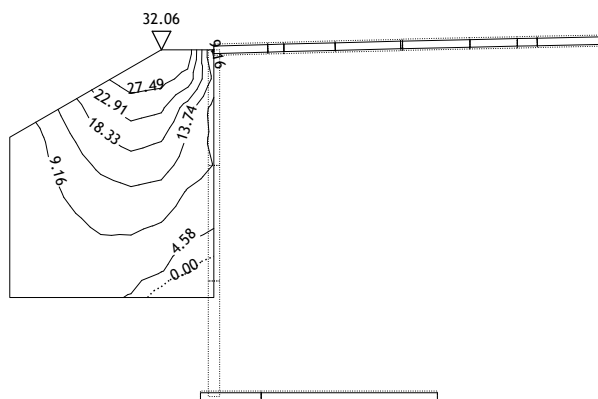


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -22.34 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54

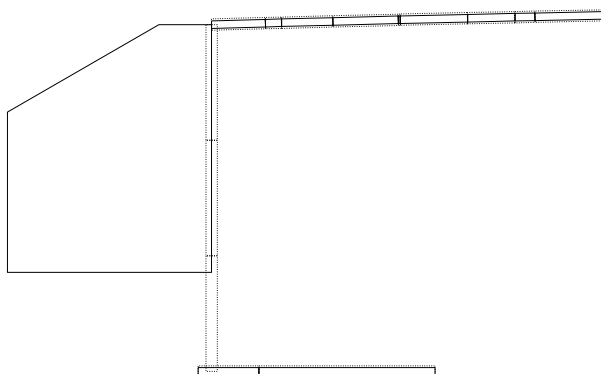
Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



Okvir: K_4

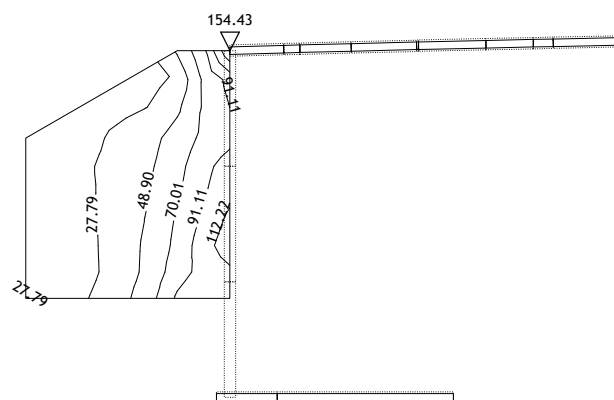
Vplivi v plošči: max Mxy= 32.06 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 58: [MSU (Kvazi)] 51-54



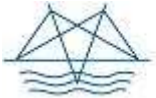
Okvir: K_4

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max |Tz|= 154.43 / min |Tz|= 6.68 kNm/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 88/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
240	A-	-164.31	 -53.698 	-35.694	55.780
304	A-	-118.87	 -44.628 	8.438	68.676
297	A-	-61.421	 -38.803 	21.397	41.879
284	A-	-147.09	 -37.369 	7.783	101.16
246	A-	-163.69	 -35.772 	-22.837	71.133
304	A+	-111.79	 -31.296 	12.643	75.385
278	A-	-73.432	 -30.411 	15.491	75.007
260	A-	-166.37	 -29.997 	-4.703	117.76
297	A+	-59.613	 -29.748 	25.208	46.346
284	A+	-142.97	 -29.695 	11.876	106.64
240	A-	-164.31	-53.698	 -35.694 	55.780
298	A+	-46.468	-14.937	 31.708 	15.130
316	A+	-58.735	-0.312	 30.722 	37.178
298	A-	-47.615	-20.175	 28.277 	13.501
297	A+	-59.613	-29.748	 25.208 	46.346
246	A-	-163.69	-35.772	 -22.837 	71.133
316	A-	-62.122	-5.645	 22.711 	31.864
297	A-	-61.421	-38.803	 21.397 	41.879
285	A+	-24.238	-5.844	 19.860 	28.473
323	A+	-69.319	-11.177	 18.113 	35.298
240	A+	-144.02	-28.522	-0.841	 165.50
260	A+	-161.16	-29.236	-0.398	 122.05
260	A-	-166.37	-29.997	-4.703	 117.76
246	A+	-148.42	-23.075	-4.595	 114.88
284	A+	-142.97	-29.695	11.876	 106.64
284	A-	-147.09	-37.369	7.783	 101.16
254	A+	-79.857	-20.805	6.069	 94.278
254	A-	-81.493	-21.684	5.822	 91.731
231	A+	-95.078	-15.936	-10.500	 84.414
278	A+	-73.197	-24.607	16.412	 78.596

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	u3 [mm]
215	A-	 -3.625
239	A-	 -3.595
267	A-	 -3.471
215	A+	 -2.997

Oznaka	LC	u3 [mm]
243	A-	 -2.672
223	A-	 -2.666
265	A-	 -2.633
285	A-	 -2.568

Oznaka	LC	u3 [mm]
239	A+	 -2.560
223	A+	 -2.109

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 58. [MSU (Kvazi)] 51-54

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
215	A-	 -11.506 	-1.108
239	A-	 -11.504 	-1.070
239	A-	 -11.504 	-1.070
267	A-	 -11.498 	-1.010
267	A-	 -11.498 	-1.010

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
323	A-	 -11.441 	-0.116
316	A-	 -11.409 	-0.382
316	A-	 -11.409 	-0.382
298	A-	 -11.366 	-0.717
298	A-	 -11.366 	-0.717



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

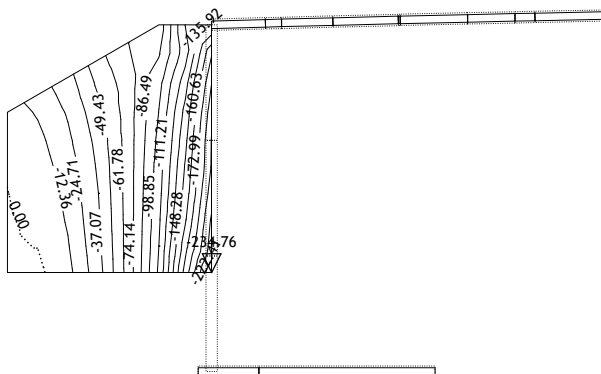
Stran: 89/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakrt)] 32,33

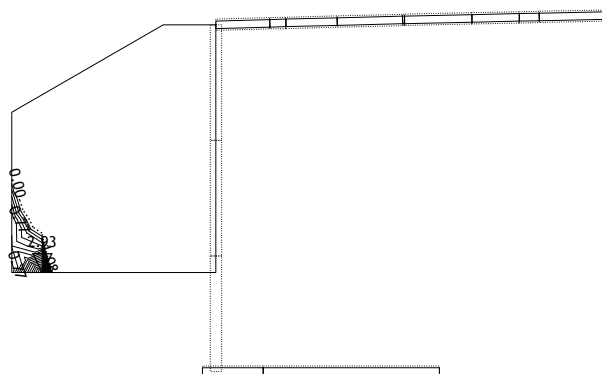


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -234.76 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakrt)] 32,33

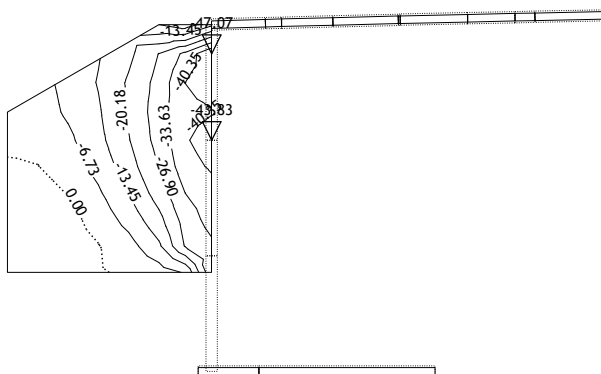
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakrt)] 32,33



Okvir: K_4

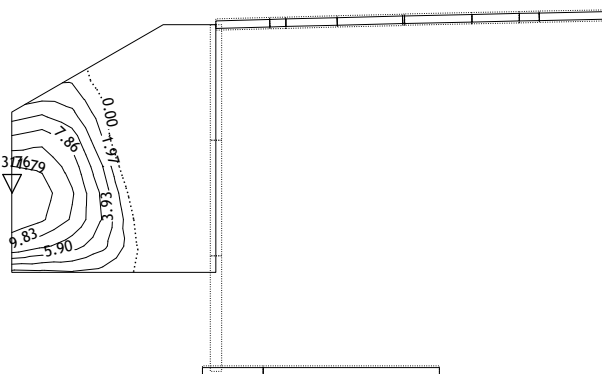
Vplivi v plošči: max Mx= 2.93 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakrt)] 32,33



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -47.07 kNm/m



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 13.76 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

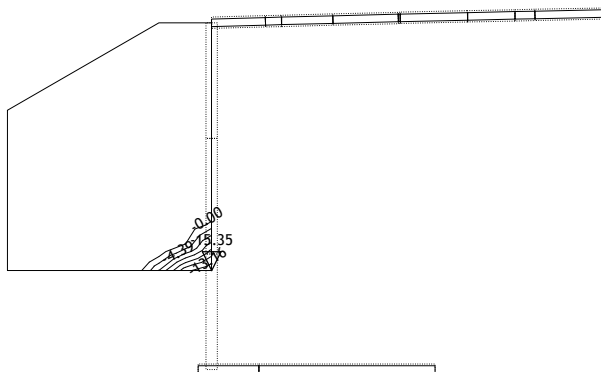
Stran: 90/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

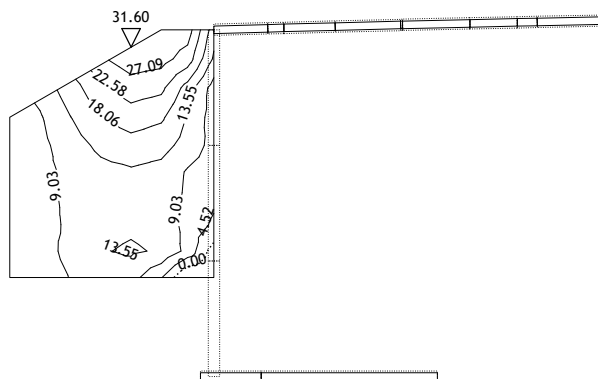


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -15.35 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

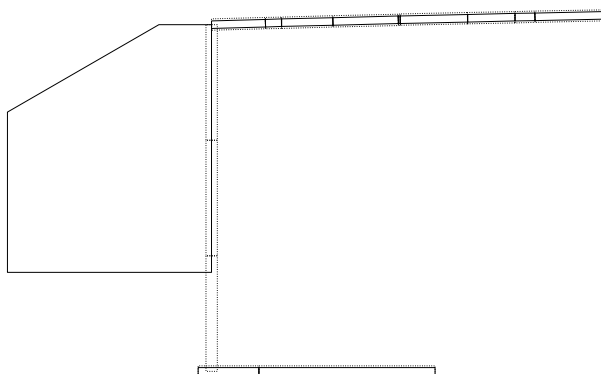
Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



Okvir: K_4

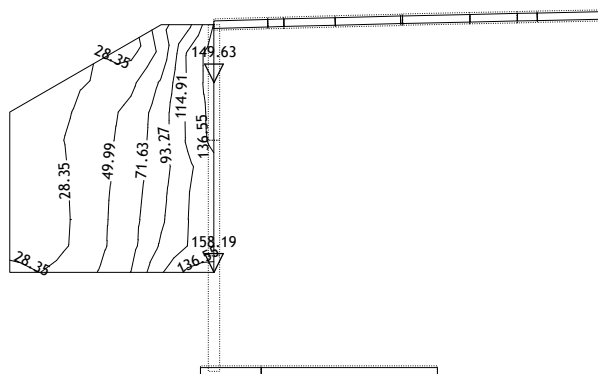
Vplivi v plošči: max Mxy= 31.60 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 59: [MSU - Krila (Karakt)] 32,33



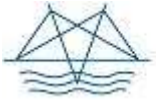
Okvir: K_4

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max |Tz|= 158.19 / min |Tz|= 6.71 kNm/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 91/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
215	A-	 -13.071 	-1.483
239	A-	 -13.069 	-1.432
239	A-	 -13.069 	-1.432
267	A-	 -13.063 	-1.372
267	A-	 -13.063 	-1.372

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
223	A-	 -12.522 	-1.476
223	A-	 -12.522 	-1.476
243	A-	 -12.520 	-1.407
243	A-	 -12.520 	-1.407
243	A-	 -12.520 	-1.407

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	Tz [kN/m]
304	A-	-180.97	 -43.520 	9.559	74.447
297	A-	-85.528	 -37.911 	20.079	45.407
284	A-	-198.98	 -37.607 	9.977	106.31
240	A-	-195.42	 -37.493 	-14.986	63.488
246	A-	-197.88	 -32.181 	-11.825	72.295
304	A+	-117.13	 -31.163 	11.884	136.38
260	A-	-208.31	 -30.729 	-2.005	119.22
278	A-	-99.347	 -30.541 	14.748	78.354
246	A+	-151.96	 -29.434 	10.708	119.22
297	A+	-60.976	 -27.192 	25.079	73.208
316	A+	-61.516	-0.300	33.466 	48.046
298	A+	-47.414	-7.755	31.307 	20.981
316	A-	-83.759	-4.717	29.766 	36.864
298	A-	-58.271	-19.735	29.515 	14.676
240	A+	-149.18	7.827	27.826 	189.58
323	A+	-75.777	-12.599	27.226 	99.311
297	A+	-60.976	-27.192	25.079 	73.208
297	A-	-85.528	-37.911	20.079 	45.407
285	A+	-25.079	1.171	19.757 	33.216
285	A-	-28.296	-8.119	17.402 	28.346
240	A+	-149.18	7.827	27.826	189.58
284	A+	-146.84	-23.999	11.002	149.77
260	A+	-162.78	-15.613	-1.897	144.80
304	A+	-117.13	-31.163	11.884	136.38
260	A-	-208.31	-30.729	-2.005	119.22
246	A+	-151.96	-29.434	10.708	119.22
254	A+	-80.174	-9.051	8.534	112.36
284	A-	-198.98	-37.607	9.977	106.31
278	A+	-73.248	-17.474	16.378	101.57
323	A+	-75.777	-12.599	27.226	99.311

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 59. [MSU - Krila (Karakt)] 32,33

Oznaka	LC	u3 [mm]
267	A-	 -9.486
239	A-	 -9.050
215	A-	 -8.625
285	A-	 -8.417

Oznaka	LC	u3 [mm]
265	A-	 -8.189
243	A-	 -7.816
298	A-	 -7.558
223	A-	 -7.342

Oznaka	LC	u3 [mm]
269	A-	 -7.089
316	A-	 -7.021



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

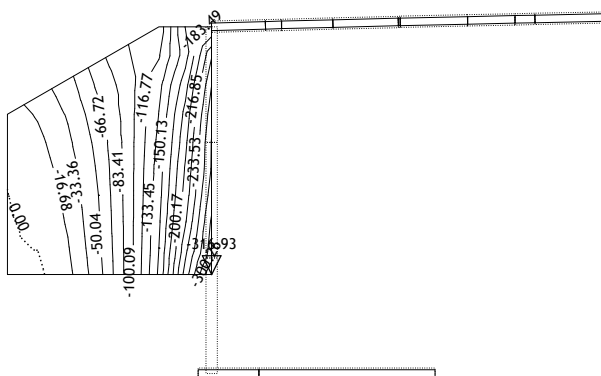
Stran: 92/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

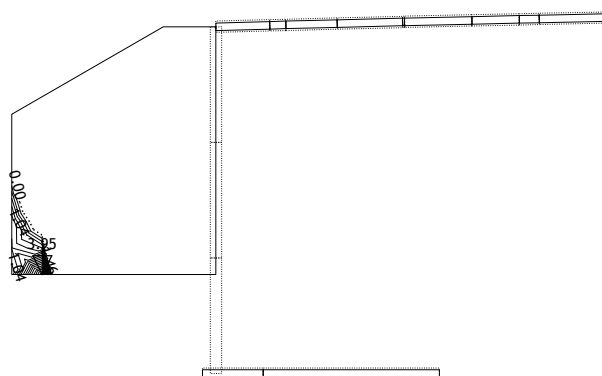


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -316.93 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

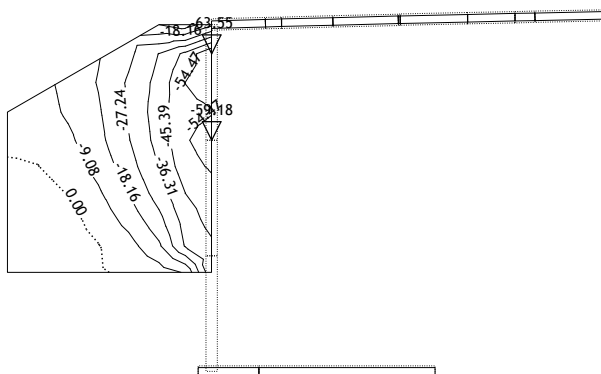
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_4

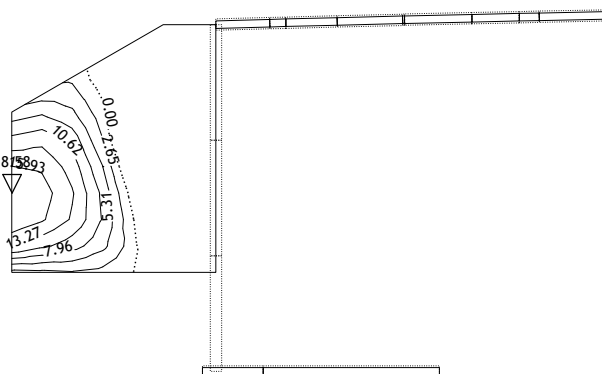
Vplivi v plošči: max Mx= 3.95 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



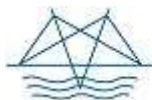
Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -63.55 kNm/m



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max My= 18.58 / min My= 0.00 kNm/m



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

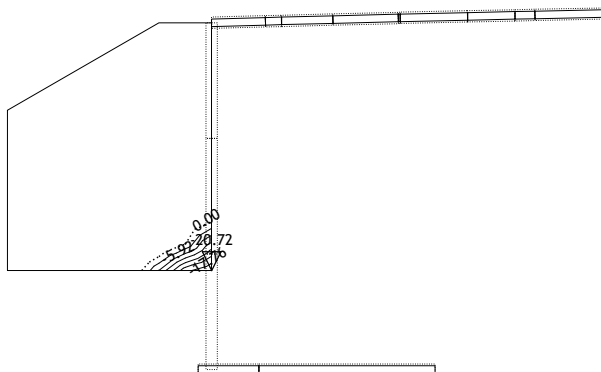
Stran: 93/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

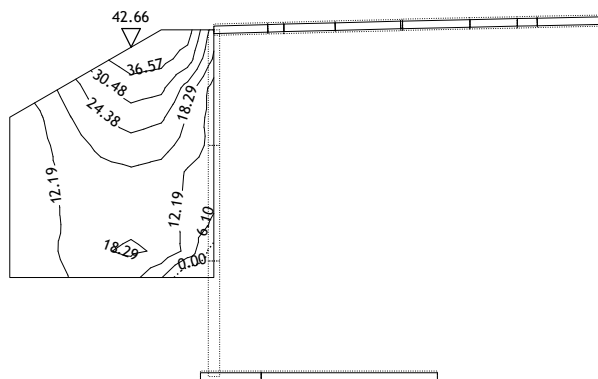


Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max Mxy= 0.00 / min Mxy= -20.72 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16

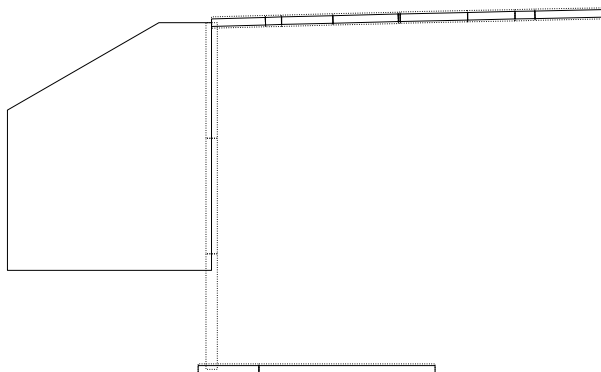
Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



Okvir: K_4

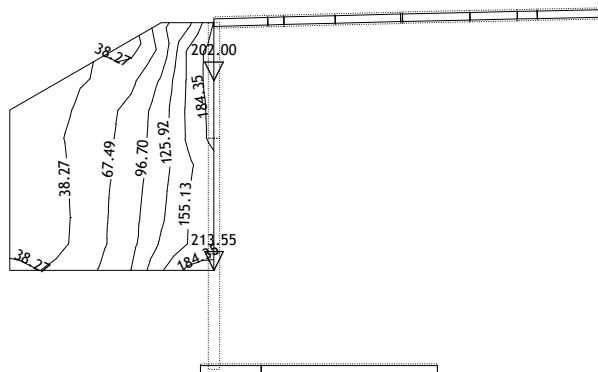
Vplivi v plošči: max Mxy= 42.66 / min Mxy= 0.00 kNm/m

Obt. 60: [MSN - Krila] 15,16



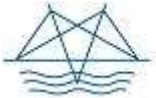
Okvir: K_4

Vplivi v plošči: |Tz|



Okvir: K_4

Vplivi v plošči: max |Tz|= 213.55 / min |Tz|= 9.06 kN/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 94/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Deformacija plošč L.K.S. - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	u3 [mm]
267	A-	-12.806
239	A-	-12.217
215	A-	-11.644
285	A-	-11.364

Oznaka	LC	u3 [mm]
265	A-	-11.055
243	A-	-10.552
298	A-	-10.203
223	A-	-9.912

Oznaka	LC	u3 [mm]
269	A-	-9.570
316	A-	-9.479


Deformacija plošč GLO - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
215	A-	-17.646	-2.002
239	A-	-17.644	-1.933
239	A-	-17.644	-1.933
267	A-	-17.636	-1.852
267	A-	-17.636	-1.852

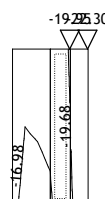
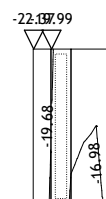
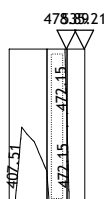
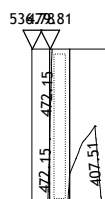
Oznaka	LC	Zp [mm]	Zr [mrad]
223	A-	-16.904	-1.993
223	A-	-16.904	-1.993
243	A-	-16.902	-1.900
243	A-	-16.902	-1.900
243	A-	-16.902	-1.900

Notranje sile v ploščah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 60. [MSN - Krila] 15,16

Oznaka	LC	Mx [kNm/m]	My [kNm/m]	Mxy [kNm/m]	[Tz] [kN/m]
304	A-	-244.30	-58.753	12.904	100.50
297	A-	-115.46	-51.180	27.107	61.299
284	A-	-268.62	-50.770	13.470	143.51
240	A-	-263.82	-50.615	-20.231	85.709
246	A-	-267.14	-43.444	-15.964	97.599
304	A+	-158.13	-42.070	16.043	184.12
260	A-	-281.22	-41.484	-2.706	160.94
278	A-	-134.12	-41.230	19.909	105.78
246	A+	-205.15	-39.735	14.455	160.94
297	A+	-82.318	-36.709	33.857	98.830
316	A+	-83.047	-0.405	45.180	64.862
298	A+	-64.009	-10.469	42.265	28.324
316	A-	-113.07	-6.368	40.185	49.766
298	A-	-78.666	-26.643	39.845	19.813
240	A+	-201.39	10.567	37.565	255.93
323	A+	-102.30	-17.009	36.755	134.07
297	A+	-82.318	-36.709	33.857	98.830
297	A-	-115.46	-51.180	27.107	61.299
285	A+	-33.857	1.581	26.672	44.842
285	A-	-38.200	-10.961	23.493	38.267
240	A+	-201.39	10.567	37.565	255.93
284	A+	-198.23	-32.398	14.852	202.18
260	A+	-219.76	-21.077	-2.561	195.48
304	A+	-158.13	-42.070	16.043	184.12
260	A-	-281.22	-41.484	-2.706	160.94
246	A+	-205.15	-39.735	14.455	160.94
254	A+	-108.23	-12.219	11.520	151.68
284	A-	-268.62	-50.770	13.470	143.51
278	A+	-98.885	-23.589	22.111	137.12
323	A+	-102.30	-17.009	36.755	134.07

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 95/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Obt. 55: [MSN] 14-30



Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v pov.podpori: max σ_{tal} = 536.78 / min σ_{tal} = 84.31 kN/m²

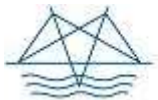
Obt. 55: [MSN] 14-30

Nivo: Temelji [0.00 m]

Vplivi v pov.podpori: max s_{tal} = -3.51 / min s_{tal} = -22.37 m / 1000

Vplivi v površinskih podporah - Ekstremne vrednosti - Obtežba: 55. [MSN] 14-30

Oznaka	LC	σ_{tal} [kN/m ²]	s_{tal} [mm]
60	A+	533.73	-4.849
48	A+	531.83	-6.777
338	A+	531.69	-5.056
324	A+	529.85	-6.983
36	A+	529.79	-7.535
306	A+	527.87	-7.407
27	A+	527.66	-7.571
286	A+	525.81	-7.571
16	A+	525.49	-7.502
264	A+	523.69	-7.631
60	A-	116.38	-22.239
48	A-	162.64	-22.159
338	A-	121.34	-22.154
324	A-	167.59	-22.077
36	A-	180.84	-22.075
306	A-	177.76	-21.995
27	A-	181.69	-21.986
286	A-	181.70	-21.909
16	A-	180.05	-21.895
264	A-	183.13	-21.820



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Dimenzioniranje (beton)

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - sp.cona [cm²/m]

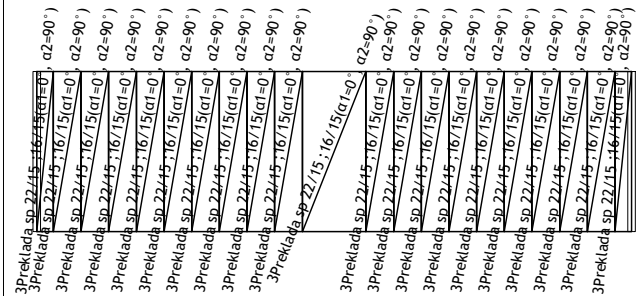
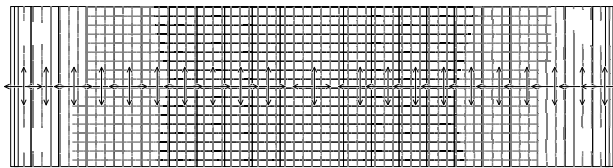
0.00

20.12

40.23

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Pogled: Svod

Aa - sp.cona - max Aa,s= 40.22 cm²/m

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - zg.cona [cm²/m]

-67.85

-33.93

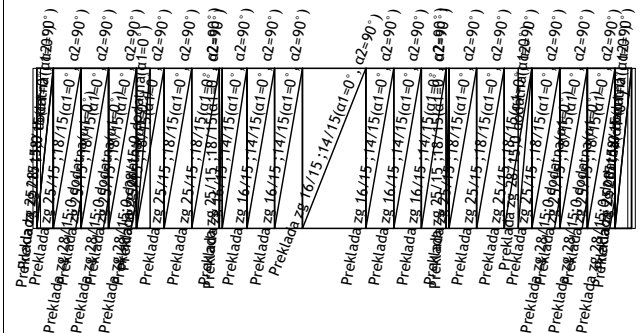
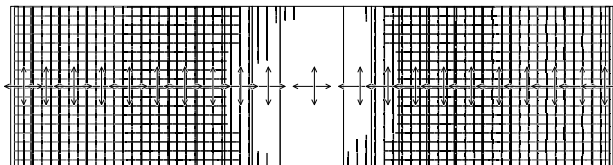
0.00

Pogled: Svod

Aa - sp.cona

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

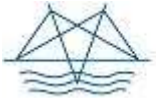


Pogled: Svod

Aa - zg.cona - max Aa,z= -67.85 cm²/m

Pogled: Svod

Aa - zg.cona

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 97/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Pogled: Svod

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=103.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 1

X=2.07 m; Y=5.08 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-443.73 M2=-58.64 Mxy=-100.60 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -141.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2247.45 M2=-155.95 Mxy=-182.89 [kNm]

eb/ea = -0.673/25.000 %
As2 = 2.76 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2651.81 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2353.90 M2=-52.08 Mxy=-297.90 [kNm]

eb/ea = -3.500/19.009 %
Az1 = 66.53 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII
Med = -393.03 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2017.55 M2=-121.04 Mxy=-271.99 [kNm]

eb/ea = -1.062/25.000 %
Az2 = 9.36 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Točka 2

X=2.07 m; Y=1.21 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-361.79 M2=-59.60 Mxy=6.38 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 66.81 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-420.85 M2=62.29 Mxy=-43.60 [kNm]

eb/ea = -0.748/25.000 %
As2 = 1.44 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2427.74 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2332.31 M2=-549.64 Mxy=95.43 [kNm]

eb/ea = -3.500/21.239 %
Az1 = 60.53 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -645.06 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2332.31 M2=-549.64 Mxy=95.43 [kNm]

eb/ea = -1.427/25.000 %
Az2 = 15.44 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Točka 3

X=1.47 m; Y=5.08 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-478.48 M2=-90.56 Mxy=-186.65 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = 330.12 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1065.99 M2=322.06 Mxy=-92.68 [kNm]

eb/ea = -1.021/25.000 %
As2 = 7.82 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2150.55 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1856.88 M2=-296.52 Mxy=-293.67 [kNm]

eb/ea = -3.500/24.630 %
Az1 = 53.22 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -592.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1628.44 M2=-269.85 Mxy=-322.50 [kNm]

eb/ea = -1.354/25.000 %
Az2 = 14.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=103.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 4

X=22.37 m; Y=5.08 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1367.66 M2=-85.76 Mxy=182.05 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -137.18 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2244.26 M2=-155.82 Mxy=204.57 [kNm]

eb/ea = -0.663/25.000 %
As2 = 2.68 cm²/m

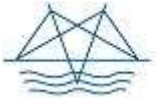
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2670.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2350.68 M2=-51.82 Mxy=319.67 [kNm]

eb/ea = -3.500/18.842 %
Az1 = 67.03 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII
Med = -410.56 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2312.44 M2=-139.32 Mxy=271.23 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 98/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.089/25.000 \%$
 $A_{z2} = 9.78 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.29%

Točka 5

X=22.37 m; Y=3.15 m; Z=5.98 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1314.81 M2=-242.77 Mxy=31.85 [kNm]

$A_{s1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = 67.98 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-391.99 M2=64.25 Mxy=-38.26 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.753/25.000 \%$

$A_{s2} = 1.46 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -2429.62 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-2340.93 M2=-553.75 Mxy=88.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.219 \%$

$A_{z1} = 60.58 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -642.44 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-2340.93 M2=-553.75 Mxy=88.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.423/25.000 \%$

$A_{z2} = 15.37 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.29%

Točka 6

X=22.97 m; Y=-0.72 m; Z=5.95 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1093.39 M2=-139.46 Mxy=-210.14 [kNm]

$A_{s1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 328.45 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1071.73 M2=321.24 Mxy=-87.91 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.018/25.000 \%$

$A_{s2} = 7.78 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.29%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -2106.70 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1821.86 M2=-290.15 Mxy=-284.84 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.473/25.000 \%$

$A_{z1} = 52.08 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 0.92%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -584.39 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1621.57 M2=-268.00 Mxy=-316.39 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.343/25.000 \%$

$A_{z2} = 13.97 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.29%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=93.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 7

X=3.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.03 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-246.91 M2=-16.67 Mxy=26.57 [kNm]

$A_{s1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV

+0.90xIX

Med = -31.06 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1361.66 M2=-37.43 Mxy=93.17 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.343/25.000 \%$

$A_{s2} = 0.46 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -2185.74 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1916.89 M2=-32.26 Mxy=268.85 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.483 \%$

$A_{z1} = 61.17 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -301.11 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1916.89 M2=-32.26 Mxy=268.85 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.031/25.000 \%$

$A_{z2} = 7.98 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.33%

Točka 8

X=3.07 m; Y=1.21 m; Z=6.03 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-217.34 M2=-31.34 Mxy=-5.63 [kNm]

$A_{s1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -363.96 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1885.32 M2=-367.84 Mxy=85.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.172/25.000 \%$

$A_{s2} = 2.19 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -1970.82 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1885.32 M2=-367.84 Mxy=85.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.057 \%$

$A_{z1} = 54.75 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

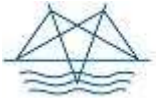
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -453.34 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1885.32 M2=-367.84 Mxy=85.50 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 99/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.312/25.000 \%$
 $Az2 = 12.06 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ; 18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Točka 9
X=4.07 m; Y=4.11 m; Z=6.08 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 144.82 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=74.73 M2=30.90 Mxy=70.09 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.686/25.000 \%$
 $As1 = 3.82 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -142.79 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.769/25.000 \%$
 $As2 = 3.11 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -1578.71 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.247/25.000 \%$
 $Az1 = 43.30 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ; 18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -213.39 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.849/25.000 \%$
 $Az2 = 5.64 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ; 18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Točka 10
X=4.07 m; Y=1.21 m; Z=6.08 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 125.86 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=69.13 M2=49.09 Mxy=-56.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.678/25.000 \%$
 $As1 = 3.30 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -235.66 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1485.14 M2=-237.98 Mxy=58.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.960/25.000 \%$
 $As2 = 3.56 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -1543.85 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1485.14 M2=-237.98 Mxy=58.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.182/25.000 \%$
 $Az1 = 42.30 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ; 18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -296.69 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1485.14 M2=-237.98 Mxy=58.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.023/25.000 \%$
 $Az2 = 7.86 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ; 18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=63.0 cm
C35/45 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 11
X=9.07 m; Y=4.11 m; Z=6.22 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 735.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=721.24 M2=53.79 Mxy=14.11 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.470/25.000 \%$
 $As1 = 30.72 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 88.44 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=645.76 M2=57.94 Mxy=30.49 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.827/25.000 \%$
 $As2 = 3.55 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -150.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-111.47 M2=-14.42 Mxy=38.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.118/25.000 \%$
 $Az1 = 6.04 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ; 14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -54.89 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=52.01 M2=3.49 Mxy=58.39 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.842/25.000 \%$
 $Az2 = 2.08 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ; 14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 12
X=10.07 m; Y=5.08 m; Z=6.24 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 784.27 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=764.72 M2=13.71 Mxy=19.54 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/23.393 \%$
 $As1 = 32.88 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 47.41 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=479.58 M2=7.84 Mxy=39.57 [kNm]

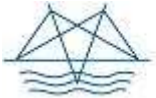
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.589/25.000 \%$
 $As2 = 1.89 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ; 16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=264.22 M2=4.81 Mxy=2.83 [kNm]

$Az1 = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ; 14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 100/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = -9.69 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=54.48 M2=-0.60 Mxy=22.25 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.384/25.000 \%$
Az2 = 0.35 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 13
 $X=10.07$ m; $Y=1.21$ m; $Z=6.24$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 751.59 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=726.89 M2=83.59 Mxy=-24.70 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/24.626 \%$
As1 = 31.43 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 108.29 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=726.89 M2=83.59 Mxy=-24.70 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.927/25.000 \%$
As2 = 4.35 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=256.21 M2=23.82 Mxy=-1.67 [kNm]
Az1 = 0.00 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 82.75 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=726.89 M2=83.59 Mxy=-24.70 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.823/25.000 \%$
Az2 = 0.35 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=61.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 14
 $X=10.07$ m; $Y=4.11$ m; $Z=6.24$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 771.50 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=753.21 M2=64.33 Mxy=18.29 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.903 \%$
As1 = 33.61 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 82.62 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=753.21 M2=64.33 Mxy=18.29 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.829/25.000 \%$
As2 = 3.43 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=259.10 M2=15.75 Mxy=0.51 [kNm]
Az1 = 0.00 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = -30.25 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=56.62 M2=-4.75 Mxy=38.00 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.784/25.000 \%$
Az2 = 1.09 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Točka 15
 $X=11.07$ m; $Y=5.08$ m; $Z=6.25$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 840.17 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=834.90 M2=13.82 Mxy=5.27 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/19.703 \%$
As1 = 36.82 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 113.09 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=802.98 M2=103.31 Mxy=-9.77 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.989/25.000 \%$
As2 = 4.71 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = 38.21 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=361.09 M2=5.55 Mxy=32.66 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.545/25.000 \%$
As2 = 1.58 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=246.98 M2=4.42 Mxy=-3.12 [kNm]
Az1 = 0.00 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

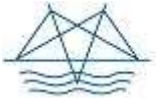
Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 13.79 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=834.90 M2=13.82 Mxy=5.27 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.319/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Točka 16
 $X=11.07$ m; $Y=2.18$ m; $Z=6.25$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 812.76 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=802.98 M2=103.31 Mxy=-9.77 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.537 \%$
As1 = 35.54 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 812.76 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=802.98 M2=103.31 Mxy=-9.77 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.537 \%$
As1 = 35.54 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV$
 $+0.90xIX$
Med = 113.09 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=802.98 M2=103.31 Mxy=-9.77 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.989/25.000 \%$
As2 = 4.71 cm²/m
Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=237.97 M2=25.61 Mxy=-1.09 [kNm]
Az1 = 0.00 cm²/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobetina	Stran: 101/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 103.20 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=802.98 M2=103.31 Mxy=-9.77 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.939/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=61.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 17
X=14.37 m; Y=0.25 m; Z=6.24 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 732.74 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=714.32 M2=37.76 Mxy=18.42 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/23.325 \%$
As1 = 31.82 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 66.41 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=461.70 M2=27.47 Mxy=38.94 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.734/25.000 \%$
As2 = 2.75 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=59.89 M2=6.25 Mxy=16.09 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -16.19 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=64.17 M2=-2.56 Mxy=29.57 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.575/25.000 \%$
Az2 = 0.57 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Točka 18
X=13.37 m; Y=5.08 m; Z=6.25 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 860.78 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=834.83 M2=14.00 Mxy=-25.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/19.110 \%$
As1 = 37.79 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 42.08 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=570.07 M2=9.29 Mxy=-32.80 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.574/25.000 \%$
As2 = 1.74 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=141.55 M2=2.08 Mxy=-10.77 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 13.20 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=834.83 M2=14.00 Mxy=-25.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.312/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Točka 19
X=14.37 m; Y=3.15 m; Z=6.24 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 773.82 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=747.41 M2=88.70 Mxy=-26.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.822 \%$
As1 = 33.72 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 115.10 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=747.41 M2=88.70 Mxy=-26.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.999/25.000 \%$
As2 = 4.79 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=59.76 M2=9.19 Mxy=-8.60 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 87.77 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=747.41 M2=88.70 Mxy=-26.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.885/25.000 \%$
Az2 = 0.38 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.39%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=63.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 20
X=15.37 m; Y=0.25 m; Z=6.22 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 716.12 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=693.36 M2=35.76 Mxy=-22.76 [kNm]

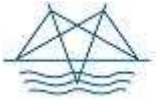
$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.385/25.000 \%$
As1 = 29.87 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 74.91 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=363.61 M2=22.68 Mxy=52.24 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.755/25.000 \%$
As2 = 3.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 102/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -132.41 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-102.11 M2=-12.28 Mxy=30.30 [kNm]

eb/ea = -1.039/25.000 ‰
Az1 = 5.32 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII
Med = -43.55 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-24.40 M2=-3.45 Mxy=40.10 [kNm]

eb/ea = -0.702/25.000 ‰
Az2 = 1.67 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 21
X=14.37 m; Y=5.08 m; Z=6.24 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 803.98 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=764.08 M2=13.94 Mxy=-39.90 [kNm]

eb/ea = -3.500/22.698 ‰
As1 = 33.76 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 53.84 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=764.08 M2=13.94 Mxy=-39.90 [kNm]

eb/ea = -0.631/25.000 ‰
As2 = 2.15 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=59.51 M2=1.04 Mxy=-11.42 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 13.20 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=750.95 M2=13.96 Mxy=-23.91 [kNm]

eb/ea = -0.312/25.000 ‰
Az2 = 0.05 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 22
X=15.37 m; Y=4.11 m; Z=6.22 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 758.71 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=723.94 M2=54.51 Mxy=-34.77 [kNm]

eb/ea = -3.500/24.348 ‰
As1 = 31.75 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 117.25 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=648.14 M2=58.86 Mxy=-58.39 [kNm]

eb/ea = -0.998/25.000 ‰
As2 = 4.69 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -128.25 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-110.12 M2=-14.39 Mxy=-18.13 [kNm]

eb/ea = -1.021/25.000 ‰
Az1 = 5.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.06%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII
Med = -33.49 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-32.41 M2=-5.56 Mxy=-27.93 [kNm]

eb/ea = -0.712/25.000 ‰
Az2 = 1.23 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=66.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 23
X=16.37 m; Y=5.08 m; Z=6.21 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 728.19 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=678.46 M2=9.43 Mxy=-49.73 [kNm]

eb/ea = -3.134/25.000 ‰
As1 = 28.76 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 67.30 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=455.82 M2=6.26 Mxy=-61.04 [kNm]

eb/ea = -0.695/25.000 ‰
As2 = 2.55 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -336.23 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-326.40 M2=-7.73 Mxy=9.83 [kNm]

eb/ea = -1.726/25.000 ‰
Az1 = 12.98 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -32.54 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-161.12 M2=-4.34 Mxy=-28.19 [kNm]

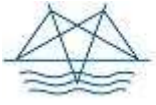
eb/ea = -0.491/25.000 ‰
Az2 = 1.22 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.36%

Točka 24
X=16.37 m; Y=0.25 m; Z=6.21 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 677.65 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=642.17 M2=32.00 Mxy=35.48 [kNm]

eb/ea = -2.941/25.000 ‰
As1 = 26.68 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 103/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX

Med = 80.44 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=228.00 M2=16.30 Mxy=64.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.792/25.000 \%$

As2 = 3.04 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -332.09 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-305.19 M2=-24.18 Mxy=26.91 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.712/25.000 \%$

Az1 = 12.82 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -58.70 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-142.36 M2=-4.16 Mxy=54.54 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.729/25.000 \%$

Az2 = 2.18 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Točka 25

X=15.37 m; Y=5.08 m; Z=6.22 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 770.60 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=733.02 M2=12.16 Mxy=-37.57 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.299/25.000 \%$

As1 = 30.52 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

Med = 61.18 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=584.66 M2=9.71 Mxy=-51.47 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.661/25.000 \%$

As2 = 2.32 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -118.68 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-117.09 M2=-4.18 Mxy=-1.59 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.922/25.000 \%$

Az1 = 4.53 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII

Med = -17.56 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-37.67 M2=-2.32 Mxy=-15.24 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.393/25.000 \%$

Az2 = 0.64 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Točka 26

X=16.37 m; Y=4.11 m; Z=6.21 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 721.69 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=673.74 M2=50.57 Mxy=-47.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.109/25.000 \%$

As1 = 28.50 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV

+0.90xIX

Med = 118.68 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=499.22 M2=49.99 Mxy=-68.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.977/25.000 \%$

As2 = 4.50 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -327.90 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-314.40 M2=-26.34 Mxy=-13.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.698/25.000 \%$

Az1 = 12.66 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 47.16 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=673.74 M2=50.57 Mxy=-47.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.732/25.000 \%$

Az2 = 2.04 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=70.0 cm

C35/45 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 27

X=17.37 m; Y=5.08 m; Z=6.18 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 646.75 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=587.61 M2=6.81 Mxy=-59.13 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.539/25.000 \%$

As1 = 23.74 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -11.04 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-571.90 M2=-12.44 Mxy=28.33 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.564/25.000 \%$

As2 = 2.62 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -600.23 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-571.90 M2=-12.44 Mxy=28.33 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.392/25.000 \%$

Az1 = 21.98 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

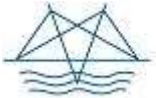
Med = -54.06 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=40.21 M2=-2.37 Mxy=-51.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.559/25.000 \%$

Az2 = 1.93 cm²/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 104/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.43%

Točka 28

X=17.37 m; Y=2.18 m; Z=6.18 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 586.49 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=579.86 M2=71.71 Mxy=-6.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.349/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 21.46 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 78.34 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=579.86 M2=71.71 Mxy=-6.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.869/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 2.69 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -543.64 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-538.30 M2=-78.60 Mxy=5.34 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.215/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 19.85 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 71.63 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=579.86 M2=71.71 Mxy=-6.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.832/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 2.95 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Točka 23

X=16.37 m; Y=5.08 m; Z=6.21 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 728.19 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=678.46 M2=9.43 Mxy=-49.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.803/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 26.85 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

Med = 67.30 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=455.82 M2=6.26 Mxy=-61.04 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.648/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 2.39 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -336.23 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-326.40 M2=-7.73 Mxy=9.83 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.589/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 12.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -32.54 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-161.12 M2=-4.34 Mxy=-28.19 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.458/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 1.15 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Točka 26

X=16.37 m; Y=4.11 m; Z=6.21 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 721.69 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=673.74 M2=50.57 Mxy=-47.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.782/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 26.60 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV

+0.90xIX

Med = 118.68 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=499.22 M2=49.99 Mxy=-68.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.907/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 4.22 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -327.90 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-314.40 M2=-26.34 Mxy=-13.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.564/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 11.85 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 47.16 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=673.74 M2=50.57 Mxy=-47.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.676/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 1.92 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=74.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 29

X=18.37 m; Y=5.08 m; Z=6.15 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 520.36 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=453.95 M2=4.02 Mxy=-66.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.965/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 17.83 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 70.43 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=453.95 M2=4.02 Mxy=-66.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.641/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 2.35 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

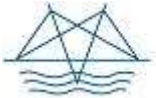
Med = -912.74 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-855.79 M2=-16.88 Mxy=56.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.075/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 31.84 cm²/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 105/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -73.83 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-855.79 M2=-16.88 Mxy=56.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.620/25.000 \%$
Az2 = 2.48 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 30
X=18.37 m; Y=2.18 m; Z=6.15 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 464.45 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=457.51 M2=65.34 Mxy=-6.94 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.816/25.000 \%$
As1 = 15.88 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 72.28 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=457.51 M2=65.34 Mxy=-6.94 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.829/25.000 \%$
As2 = 2.32 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -819.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-813.10 M2=-119.17 Mxy=5.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.798/25.000 \%$
Az1 = 28.45 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -125.14 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-813.10 M2=-119.17 Mxy=5.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.929/25.000 \%$
Az2 = 4.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 27
X=17.37 m; Y=5.08 m; Z=6.18 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 646.75 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=587.61 M2=6.81 Mxy=-59.13 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.309/25.000 \%$
As1 = 22.28 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -11.04 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-571.90 M2=-12.44 Mxy=28.33 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.525/25.000 \%$
As2 = 2.55 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -600.23 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-571.90 M2=-12.44 Mxy=28.33 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.181/25.000 \%$
Az1 = 20.64 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -54.06 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=40.21 M2=-2.37 Mxy=-51.69 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.540/25.000 \%$
Az2 = 1.81 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 31
X=17.37 m; Y=4.11 m; Z=6.18 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 645.62 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=585.84 M2=47.34 Mxy=-59.77 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.306/25.000 \%$
As1 = 22.24 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 115.34 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=304.96 M2=40.10 Mxy=-75.24 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.859/25.000 \%$
As2 = 3.85 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -559.27 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-555.60 M2=-43.63 Mxy=-3.67 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.070/25.000 \%$
Az1 = 19.20 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -58.97 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-393.80 M2=-18.35 Mxy=-40.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.662/25.000 \%$
Az2 = 1.93 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=80.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 32
X=19.37 m; Y=5.08 m; Z=6.12 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 352.97 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=282.72 M2=0.02 Mxy=-70.25 [kNm]

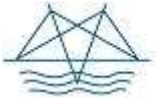
$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.369/25.000 \%$
As1 = 11.03 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 70.27 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=282.72 M2=0.02 Mxy=-70.25 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.582/25.000 \%$
As2 = 2.16 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 106/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -1277.66 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1178.37 M2=-22.11 Mxy=99.29 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/24.179 \%$
Az1 = 41.36 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -121.40 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1178.37 M2=-22.11 Mxy=99.29 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.742/25.000 \%$
Az2 = 3.76 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 33
X=19.37 m; Y=3.15 m; Z=6.12 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 338.66 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=296.47 M2=53.55 Mxy=-42.20 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.335/25.000 \%$
As1 = 10.58 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 95.75 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=296.47 M2=53.55 Mxy=-42.20 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.852/25.000 \%$
As2 = 2.86 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -1161.16 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1134.81 M2=-157.76 Mxy=26.35 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.286/25.000 \%$
Az1 = 37.40 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 47.55 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=296.47 M2=53.55 Mxy=-42.20 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.756/25.000 \%$
Az2 = 5.84 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 34
X=18.37 m; Y=4.11 m; Z=6.15 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 529.24 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=458.85 M2=43.28 Mxy=-70.39 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.772/25.000 \%$
As1 = 16.63 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 115.49 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=94.45 M2=33.18 Mxy=-82.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.806/25.000 \%$
As2 = 3.53 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -847.72 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-834.33 M2=-65.31 Mxy=13.38 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.506/25.000 \%$
Az1 = 26.96 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 32.49 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=458.85 M2=43.28 Mxy=-70.39 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.557/25.000 \%$
Az2 = 2.44 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Točka 35
X=19.37 m; Y=4.11 m; Z=6.12 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 370.04 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=290.56 M2=37.94 Mxy=-79.47 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.409/25.000 \%$
As1 = 11.57 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 117.41 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=290.56 M2=37.94 Mxy=-79.47 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.845/25.000 \%$
As2 = 3.57 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -1192.95 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1152.30 M2=-95.98 Mxy=-40.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.369/25.000 \%$
Az1 = 38.47 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -136.64 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1152.30 M2=-95.98 Mxy=-40.66 [kNm]

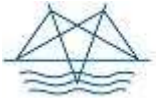
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.809/25.000 \%$
Az2 = 4.23 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.38%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=102.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 1
X=2.07 m; Y=5.08 m; Z=5.98 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-443.73 M2=-58.64 Mxy=-100.60 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 107/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -141.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2247.45 M2=-155.95 Mxy=-182.89 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.681/25.000 \%$
As2 = 2.79 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2651.81 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2353.90 M2=-52.08 Mxy=-297.90 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.519 \%$
Az1 = 67.32 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII
Med = -393.03 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2017.55 M2=-121.04 Mxy=-271.99 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.075/25.000 \%$
Az2 = 9.46 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Točka 2
X=2.07 m; Y=1.21 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-361.79 M2=-59.60 Mxy=6.38 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 66.81 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-420.85 M2=62.29 Mxy=-43.60 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.758/25.000 \%$
As2 = 1.45 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2427.74 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2332.31 M2=-549.64 Mxy=95.43 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.704 \%$
Az1 = 61.24 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -645.06 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2332.31 M2=-549.64 Mxy=95.43 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.445/25.000 \%$
Az2 = 15.60 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Točka 36
X=2.07 m; Y=2.18 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-348.04 M2=-56.05 Mxy=-3.41 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -584.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2366.88 M2=-584.11 Mxy=9.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.359/25.000 \%$
As2 = 3.20 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -2376.44 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2366.88 M2=-584.11 Mxy=9.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.262 \%$
Az1 = 59.86 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -593.67 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2366.88 M2=-584.11 Mxy=9.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.373/25.000 \%$
Az2 = 14.34 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=86.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 37
X=20.37 m; Y=5.08 m; Z=6.08 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = 130.28 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=64.32 M2=-5.81 Mxy=-65.96 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.708/25.000 \%$
As1 = 3.73 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -25.33 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1378.68 M2=-27.36 Mxy=52.93 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.448/25.000 \%$
As2 = 1.77 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -1707.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1540.51 M2=-29.89 Mxy=166.56 [kNm]

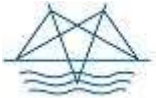
$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.478 \%$
Az1 = 51.60 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -196.44 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1540.51 M2=-29.89 Mxy=166.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.889/25.000 \%$
Az2 = 5.64 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 108/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Točka 38

X=20.37 m; Y=3.15 m; Z=6.08 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 135.26 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=87.68 M2=51.52 Mxy=-47.57 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.774/25.000 \%$

As1 = 3.85 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 99.10 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=87.68 M2=51.52 Mxy=-47.57 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.848/25.000 \%$

As2 = 2.72 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -1539.23 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1490.46 M2=-240.50 Mxy=48.76 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/23.260 \%$

Az1 = 46.22 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -289.26 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1490.46 M2=-240.50 Mxy=48.76 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.123/25.000 \%$

Az2 = 8.33 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Točka 35

X=19.37 m; Y=4.11 m; Z=6.12 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 370.04 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=290.56 M2=37.94 Mxy=-79.47 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.283/25.000 \%$

As1 = 10.69 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 117.41 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=290.56 M2=37.94 Mxy=-79.47 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.770/25.000 \%$

As2 = 3.31 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -1192.95 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1152.30 M2=-95.98 Mxy=40.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.933/25.000 \%$

Az1 = 35.37 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -136.64 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1152.30 M2=-95.98 Mxy=40.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.742/25.000 \%$

Az2 = 3.91 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Točka 39

X=20.37 m; Y=4.11 m; Z=6.08 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = 163.73 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=77.67 M2=31.56 Mxy=-86.05 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.803/25.000 \%$

As1 = 4.70 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -141.07 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.844/25.000 \%$

As2 = 3.33 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -1592.17 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/22.320 \%$

Az1 = 47.91 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -229.32 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.970/25.000 \%$

Az2 = 6.60 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=93.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 40

X=21.37 m; Y=5.08 m; Z=6.03 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1093.26 M2=-25.39 Mxy=135.39 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV

+0.90xIX

Med = -37.30 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1389.34 M2=-41.44 Mxy=75.80 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.377/25.000 \%$

As2 = 0.56 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

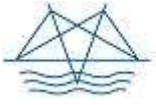
Med = -2194.92 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1937.39 M2=-35.52 Mxy=257.53 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.384 \%$

Az1 = 61.45 cm²/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 109/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -293.05 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1937.39 M2=-35.52 Mxy=257.53 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.015/25.000 \%$
Az2 = 7.76 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Točka 41
X=21.37 m; Y=3.15 m; Z=6.03 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1064.93 M2=-160.65 Mxy=27.81 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -368.30 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1891.70 M2=-371.37 Mxy=76.13 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.180/25.000 \%$
As2 = 2.22 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -1967.84 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1891.70 M2=-371.37 Mxy=76.13 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/21.096 \%$
Az1 = 54.66 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -447.50 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1891.70 M2=-371.37 Mxy=76.13 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.302/25.000 \%$
Az2 = 11.91 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Točka 39
X=20.37 m; Y=4.11 m; Z=6.08 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = 163.73 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=77.67 M2=31.56 Mxy=-86.05 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.733/25.000 \%$
As1 = 4.32 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -141.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.764/25.000 \%$
As2 = 3.07 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -1592.17 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.272/25.000 \%$
Az1 = 43.69 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -229.32 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1508.56 M2=-145.70 Mxy=83.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.884/25.000 \%$
Az2 = 6.06 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.33%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=102.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 4
X=22.37 m; Y=5.08 m; Z=5.98 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1367.66 M2=-85.76 Mxy=182.05 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -137.18 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2244.26 M2=-155.82 Mxy=204.57 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.671/25.000 \%$
As2 = 2.71 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -2670.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2350.68 M2=-51.82 Mxy=319.67 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.354 \%$
Az1 = 67.83 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII
Med = -410.56 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2312.44 M2=-139.32 Mxy=271.23 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.102/25.000 \%$
Az2 = 9.88 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Točka 5
X=22.37 m; Y=3.15 m; Z=5.98 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1314.81 M2=-242.77 Mxy=31.85 [kNm]

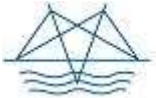
As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = 67.98 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-391.99 M2=64.25 Mxy=-38.26 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.763/25.000 \%$
As2 = 1.48 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 110/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -2429.62 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2340.93 M2=-553.75 Mxy=88.69 [kNm]

eb/ea = -3.500/20.684 ‰
Az1 = 61.29 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -642.44 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2340.93 M2=-553.75 Mxy=88.69 [kNm]

eb/ea = -1.441/25.000 ‰
Az2 = 15.54 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Točka 42
X=22.37 m; Y=2.18 m; Z=5.98 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1318.76 M2=-246.01 Mxy=0.49 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -583.82 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2364.28 M2=-583.83 Mxy=4.41 [kNm]

eb/ea = -1.359/25.000 ‰
As2 = 3.20 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -2368.69 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2364.28 M2=-583.83 Mxy=4.41 [kNm]

eb/ea = -3.500/21.348 ‰
Az1 = 59.66 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 0.93%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -588.24 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-2364.28 M2=-583.83 Mxy=4.41 [kNm]

eb/ea = -1.365/25.000 ‰
Az2 = 14.21 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.30%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=70.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 43
X=7.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.18 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 617.15 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=545.91 M2=3.61 Mxy=-71.24 [kNm]

eb/ea = -2.445/25.000 ‰
As1 = 22.62 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 74.86 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=545.91 M2=3.61 Mxy=-71.24 [kNm]

eb/ea = -0.686/25.000 ‰
As2 = 2.66 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -597.40 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-560.50 M2=-10.77 Mxy=36.90 [kNm]

eb/ea = -2.383/25.000 ‰
Az1 = 21.88 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -50.61 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=49.23 M2=-1.21 Mxy=-49.40 [kNm]

eb/ea = -0.540/25.000 ‰
Az2 = 1.80 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.43%

Točka 44
X=7.07 m; Y=2.18 m; Z=6.18 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 589.53 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=577.35 M2=71.83 Mxy=-12.18 [kNm]

eb/ea = -2.358/25.000 ‰
As1 = 21.58 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -78.43 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.69 M2=-78.75 Mxy=13.15 [kNm]

eb/ea = -0.870/25.000 ‰
As2 = 3.23 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -553.84 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.69 M2=-78.75 Mxy=13.15 [kNm]

eb/ea = -2.247/25.000 ‰
Az1 = 20.24 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -91.90 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.69 M2=-78.75 Mxy=13.15 [kNm]

eb/ea = -0.891/25.000 ‰
Az2 = 3.20 cm²/m

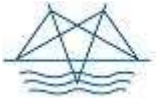
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.43%

Točka 45
X=8.07 m; Y=5.08 m; Z=6.21 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = 709.39 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=675.79 M2=9.30 Mxy=33.60 [kNm]

eb/ea = -2.742/25.000 ‰
As1 = 26.13 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.23%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 111/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX

Med = 62.12 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=218.14 M2=1.28 Mxy=60.85 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.621/25.000 \%$

As2 = 2.21 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -333.93 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-328.09 M2=-7.76 Mxy=5.84 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.582/25.000 \%$

Az1 = 12.08 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 7.63 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=675.79 M2=9.30 Mxy=33.60 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.470/25.000 \%$

Az2 = 1.77 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Točka 46

X=7.07 m; Y=1.21 m; Z=6.18 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 603.97 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=565.80 M2=62.09 Mxy=-38.17 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.404/25.000 \%$

As1 = 22.12 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...)

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -68.42 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.872/25.000 \%$

As2 = 4.02 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -551.86 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.241/25.000 \%$

Az1 = 20.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.23%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -79.62 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.829/25.000 \%$

Az2 = 2.77 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.43%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=80.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 47

X=5.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.12 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 324.67 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=239.89 M2=-2.47 Mxy=-84.78 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.301/25.000 \%$

As1 = 10.13 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 82.31 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=239.89 M2=-2.47 Mxy=-84.78 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.633/25.000 \%$

As2 = 2.53 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -1276.96 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1164.51 M2=-19.93 Mxy=112.45 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/24.195 \%$

Az1 = 41.33 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -132.37 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1164.51 M2=-19.93 Mxy=112.45 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.778/25.000 \%$

Az2 = 4.10 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Točka 48

X=5.07 m; Y=2.18 m; Z=6.12 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 304.11 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=290.61 M2=60.91 Mxy=-13.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.251/25.000 \%$

As1 = 9.49 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 74.41 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=290.61 M2=60.91 Mxy=-13.50 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.822/25.000 \%$

As2 = 2.17 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -1142.84 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1129.25 M2=-178.85 Mxy=13.59 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.239/25.000 \%$

Az1 = 36.78 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -192.45 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1129.25 M2=-178.85 Mxy=13.59 [kNm]

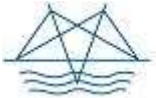
$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.021/25.000 \%$

Az2 = 5.94 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 112/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Točka 49

X=6.07 m; Y=5.08 m; Z=6.15 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 503.29 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=450.63 M2=3.93 Mxy=52.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.714/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 15.80 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 64.46 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=187.41 M2=-1.59 Mxy=66.05 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.557/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 1.98 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -902.81 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-858.23 M2=-16.89 Mxy=-44.59 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.639/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 28.77 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

Med = -73.68 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-180.86 M2=-5.57 Mxy=68.11 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.566/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 2.28 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Točka 50

X=5.07 m; Y=4.11 m; Z=6.12 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 346.28 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=286.72 M2=37.26 Mxy=59.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.353/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 10.82 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -95.70 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.802/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 3.45 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -1176.75 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.327/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 37.92 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -117.73 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.765/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 3.63 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.38%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=86.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 51

X=4.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.08 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 104.72 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=22.36 M2=-7.96 Mxy=-82.37 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.629/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 3.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 74.40 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=22.36 M2=-7.96 Mxy=-82.37 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.568/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 2.11 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -1703.04 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1523.82 M2=-27.22 Mxy=179.22 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.539 \text{ ‰}$

Az1 = 51.47 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -206.44 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1523.82 M2=-27.22 Mxy=179.22 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.914/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 5.93 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Točka 10

X=4.07 m; Y=1.21 m; Z=6.08 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 125.86 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=69.13 M2=49.09 Mxy=-56.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.746/25.000 \text{ ‰}$

As1 = 3.58 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 105.82 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=69.13 M2=49.09 Mxy=-56.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.873/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 2.91 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = -1543.85 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-1485.14 M2=-237.98 Mxy=58.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/23.176 \text{ ‰}$

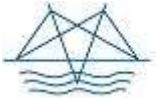
Az1 = 46.37 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...)

Procent armiranja: 1.10%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 113/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -296.69 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1485.14 M2=-237.98 Mxy=58.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.126/25.000 \%$
Az2 = 8.55 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

Točka 50
X=5.07 m; Y=4.11 m; Z=6.12 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 346.28 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=286.72 M2=37.26 Mxy=59.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.233/25.000 \%$
As1 = 10.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -95.70 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.729/25.000 \%$
As2 = 3.21 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -1176.75 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.899/25.000 \%$
Az1 = 34.87 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -117.73 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1155.12 M2=-96.10 Mxy=-21.62 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.701/25.000 \%$
Az2 = 3.36 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

Točka 9
X=4.07 m; Y=4.11 m; Z=6.08 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 144.82 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=74.73 M2=30.90 Mxy=70.09 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.751/25.000 \%$
As1 = 4.15 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -142.79 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.849/25.000 \%$
As2 = 3.37 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -1578.71 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/22.553 \%$
Az1 = 47.48 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Preklada zg 28/15;0 dodatna Ø28/15 (41.05 c...
Procent armiranja: 1.10%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -213.39 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-1511.13 M2=-145.82 Mxy=-67.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.932/25.000 \%$
Az2 = 6.14 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.35%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=74.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 52
X=6.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.15 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 490.81 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=411.19 M2=1.13 Mxy=-79.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.886/25.000 \%$
As1 = 16.80 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 80.74 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=411.19 M2=1.13 Mxy=-79.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.668/25.000 \%$
As2 = 2.71 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -910.40 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-842.97 M2=-14.97 Mxy=67.43 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.068/25.000 \%$
Az1 = 31.76 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = -82.39 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-842.97 M2=-14.97 Mxy=67.43 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.658/25.000 \%$
Az2 = 2.77 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 53
X=6.07 m; Y=2.18 m; Z=6.15 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 467.84 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=455.01 M2=65.49 Mxy=-12.83 [kNm]

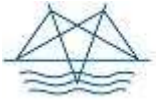
$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.825/25.000 \%$
As1 = 16.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX$
Med = 78.32 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=455.01 M2=65.49 Mxy=-12.83 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.862/25.000 \%$
As2 = 2.52 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 114/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -829.14 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-815.72 M2=-119.36 Mxy=13.42 [kNm]

eb/ea = -2.828/25.000 ‰
Az1 = 28.81 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -132.78 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-815.72 M2=-119.36 Mxy=13.42 [kNm]

eb/ea = -0.958/25.000 ‰
Az2 = 4.42 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 54
X=7.07 m; Y=5.08 m; Z=6.18 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 627.98 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=584.43 M2=6.71 Mxy=43.55 [kNm]

eb/ea = -2.257/25.000 ‰
As1 = 21.62 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 63.70 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=40.12 M2=-2.35 Mxy=66.05 [kNm]

eb/ea = -0.608/25.000 ‰
As2 = 2.12 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -587.57 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-573.77 M2=-12.46 Mxy=-13.80 [kNm]

eb/ea = -2.146/25.000 ‰
Az1 = 20.19 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -68.40 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=40.12 M2=-2.35 Mxy=66.05 [kNm]

eb/ea = -0.611/25.000 ‰
Az2 = 2.29 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Točka 46
X=7.07 m; Y=1.21 m; Z=6.18 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 603.97 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=565.80 M2=62.09 Mxy=-38.17 [kNm]

eb/ea = -2.191/25.000 ‰
As1 = 20.77 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -68.42 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

eb/ea = -0.808/25.000 ‰
As2 = 3.81 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -551.86 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

eb/ea = -2.050/25.000 ‰
Az1 = 18.93 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.73%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -79.62 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-540.89 M2=-68.64 Mxy=10.97 [kNm]

eb/ea = -0.770/25.000 ‰
Az2 = 2.61 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 25/15 ;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.41%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=66.0 cm
C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 55
X=8.07 m; Y=4.11 m; Z=6.21 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 696.38 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=670.05 M2=49.85 Mxy=26.33 [kNm]

eb/ea = -3.012/25.000 ‰
As1 = 27.45 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 cm²...)
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX
Med = 88.61 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=495.96 M2=49.09 Mxy=39.52 [kNm]

eb/ea = -0.834/25.000 ‰
As2 = 3.35 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -351.16 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-316.30 M2=-26.41 Mxy=34.86 [kNm]

eb/ea = -1.777/25.000 ‰
Az1 = 13.57 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -68.88 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-153.47 M2=-6.39 Mxy=62.49 [kNm]

eb/ea = -0.833/25.000 ‰
Az2 = 2.54 cm²/m

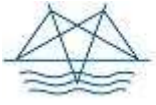
Osvojeno (zgornja cona):
Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.36%

Točka 56
X=9.07 m; Y=5.08 m; Z=6.22 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 753.13 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=731.38 M2=12.00 Mxy=21.75 [kNm]

eb/ea = -3.231/25.000 ‰
As1 = 29.80 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 cm²...)
Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)
Procent armiranja: 1.02%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 115/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX

Med = 56.09 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=360.30 M2=4.90 Mxy=51.19 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.610/25.000 \%$

As2 = 2.13 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -135.66 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-118.52 M2=-4.20 Mxy=17.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.995/25.000 \%$

Az1 = 5.18 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX

Med = -41.31 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=48.47 M2=-0.43 Mxy=44.51 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.556/25.000 \%$

Az2 = 1.55 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Točka 57

X=9.07 m; Y=1.21 m; Z=6.22 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 725.74 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=700.41 M2=72.28 Mxy=-25.34 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.125/25.000 \%$

As1 = 28.66 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...)

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 103.70 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=623.32 M2=73.84 Mxy=-29.86 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.908/25.000 \%$

As2 = 3.92 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX

Med = -104.91 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=-101.79 M2=-22.39 Mxy=3.11 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.860/25.000 \%$

Az1 = 4.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.02%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 72.41 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=623.32 M2=73.84 Mxy=-29.86 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.778/25.000 \%$

Az2 = 1.03 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.36%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=60.0 cm

C35/45 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 14-30 (MSN)

Točka 58

X=12.22 m; Y=5.08 m; Z=6.25 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV

+0.90xIX

Med = 869.19 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=858.52 M2=12.46 Mxy=-10.67 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.027 \%$

As1 = 38.99 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...)

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.12%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 32.10 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=670.12 M2=10.00 Mxy=-22.10 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.506/25.000 \%$

As2 = 1.35 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=205.57 M2=3.20 Mxy=-8.23 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.12%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 12.33 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=858.52 M2=12.46 Mxy=-10.67 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.307/25.000 \%$

Az2 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.39%

Točka 59

X=12.22 m; Y=2.18 m; Z=6.25 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 834.16 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=823.50 M2=104.76 Mxy=-10.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/18.997 \%$

As1 = 37.30 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 25/15;0 dodatna Ø25/15 (32.72 c...)

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø20/15 (20.94 cm²/m)

Procent armiranja: 1.12%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 115.42 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=823.50 M2=104.76 Mxy=-10.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.021/25.000 \%$

As2 = 4.89 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Preklada sp 20/15 ;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.39%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=198.16 M2=22.56 Mxy=-1.05 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 1.12%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
+0.90xIX

Med = 104.62 kNm [Mxy]

Ned = 0.00 kN

[Mxy] M1=823.50 M2=104.76 Mxy=-10.66 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.965/25.000 \%$

Az2 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Preklada zg 16/15 ;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 0.39%



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Stran: 116/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, S500N, a=5.00 cm

Aa - sp.cona [cm²/m]

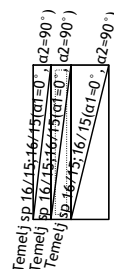
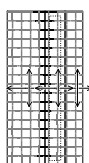
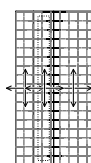
0.30

5.92

11.54

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, S500N, a=5.00 cm



Nivo: Temelji [0.00 m]

Aa - sp.cona - max Aa,s= 11.54 cm²/m

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, S500N, a=5.00 cm

Aa - zg.cona [cm²/m]

-0.99

-0.50

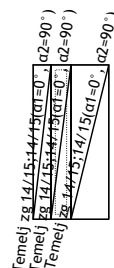
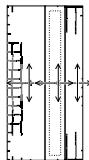
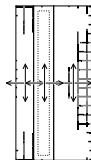
0.00

Nivo: Temelji [0.00 m]

Aa - sp.cona

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, S500N, a=5.00 cm

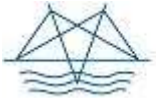


Nivo: Temelji [0.00 m]

Aa - zg.cona - max Aa,z= -0.98 cm²/m

Nivo: Temelji [0.00 m]

Aa - zg.cona

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 117/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Nivo: Temelji [0.00 m]

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=95.0 cm
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 1

X=21.05 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 29.92 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-9.39 M2=12.57 Mxy=-39.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.347/25.000 \%$
As1 = 0.77 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 51.88 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-9.39 M2=12.57 Mxy=-39.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.462/25.000 \%$
As2 = 1.33 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -48.70 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-9.39 M2=12.57 Mxy=-39.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.447/25.000 \%$
Az1 = 1.25 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -26.74 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-9.39 M2=12.57 Mxy=-39.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.327/25.000 \%$
Az2 = 0.69 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Točka 2

X=21.81 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 159.34 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=92.77 M2=27.76 Mxy=-66.56 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.848/25.000 \%$
As1 = 4.12 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 99.05 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=84.08 M2=25.38 Mxy=-73.67 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.653/25.000 \%$
As2 = 2.55 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=38.48 M2=17.08 Mxy=-36.42 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -39.24 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=77.45 M2=24.90 Mxy=-70.48 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.408/25.000 \%$
Az2 = 1.01 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Točka 3

X=22.56 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 426.17 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.43 M2=66.51 Mxy=-128.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.511/25.000 \%$
As1 = 11.12 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = 200.99 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=263.62 M2=59.85 Mxy=-141.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.967/25.000 \%$
As2 = 5.20 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=167.53 M2=41.78 Mxy=-69.93 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
Med = -15.72 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=263.62 M2=59.85 Mxy=-141.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.367/25.000 \%$
Az2 = 0.38 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=95.0 cm
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 4

X=3.38 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = 31.82 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-8.71 M2=12.57 Mxy=-40.53 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.358/25.000 \%$
As1 = 0.82 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = 53.10 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-8.71 M2=12.57 Mxy=-40.53 [kNm]

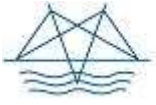
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.468/25.000 \%$
As2 = 1.37 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xX
Med = -49.25 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-8.71 M2=12.57 Mxy=-40.53 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.450/25.000 \%$
Az1 = 1.27 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina	Stran: 118/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = -27.97 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-8.71 M2=12.57 Mxy=-40.53 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.335/25.000 \%$
Az2 = 0.72 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Točka 5

X=2.63 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 158.63 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=91.89 M2=26.27 Mxy=-66.74 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.846/25.000 \%$
As1 = 4.10 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 97.02 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=84.50 M2=24.93 Mxy=-72.09 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.646/25.000 \%$
As2 = 2.50 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=66.16 M2=22.59 Mxy=-55.71 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = -36.58 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=84.50 M2=24.93 Mxy=-72.09 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.394/25.000 \%$
Az2 = 0.94 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Točka 6

X=1.87 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 437.78 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.00 M2=66.33 Mxy=140.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.537/25.000 \%$
As1 = 11.43 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 207.11 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.00 M2=66.33 Mxy=140.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.984/25.000 \%$
As2 = 5.36 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=209.37 M2=52.38 Mxy=110.84 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.25%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 34.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=220.90 M2=54.03 Mxy=65.93 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.391/25.000 \%$
Az2 = 0.20 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=110.0 cm
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 7

X=0.35 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 42.54 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=10.27 M2=18.39 Mxy=32.27 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.354/25.000 \%$
As1 = 0.94 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = 58.69 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-6.94 M2=19.69 Mxy=-39.00 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.419/25.000 \%$
As2 = 1.29 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.19%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = -45.94 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=-6.94 M2=19.69 Mxy=-39.00 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.376/25.000 \%$
Az1 = 1.01 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = -21.06 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=11.52 M2=-0.43 Mxy=20.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.252/25.000 \%$
Az2 = 0.46 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.19%

Točka 8

X=1.06 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 183.90 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=147.66 M2=39.74 Mxy=36.25 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.774/25.000 \%$
As1 = 4.07 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 75.98 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=147.66 M2=39.74 Mxy=36.25 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.481/25.000 \%$
As2 = 1.67 cm²/m

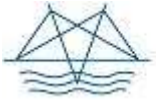
Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.19%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=79.05 M2=5.95 Mxy=-46.75 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 31.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=145.60 M2=37.38 Mxy=30.32 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 119/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.346/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 0.56 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø16/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

Točka 9
X=1.06 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m
 Spodnja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII
 Med = 191.08 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=143.91 M2=36.68 Mxy=47.17 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.791/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s1} = 4.23 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII
 Med = 83.85 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=143.91 M2=36.68 Mxy=47.17 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.506/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 1.85 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

Zgornja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xVII
 Med = 0.00 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=82.79 M2=6.77 Mxy=45.85 [kNm]

$A_{z1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.35xIV
 +0.90xIX
 Med = 34.02 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=162.92 M2=34.65 Mxy=-10.08 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.349/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 0.43 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d,pl=110.0 \text{ cm}$
 $C25/30$ ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 10
X=24.08 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m
 Spodnja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII
 Med = 51.03 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=8.23 M2=20.94 Mxy=42.80 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.390/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s1} = 1.12 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII
 Med = 63.74 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=8.23 M2=20.94 Mxy=42.80 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.438/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 1.40 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

Zgornja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
 +1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
 Med = -43.61 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=-4.93 M2=21.95 Mxy=38.68 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.366/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z1} = 0.96 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
 +1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX
 Med = -22.42 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=9.78 M2=-2.39 Mxy=-20.04 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.266/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 0.49 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

Točka 11
X=23.37 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m
 Spodnja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII
 Med = 192.41 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=146.53 M2=37.65 Mxy=45.88 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.794/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s1} = 4.26 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII
 Med = 83.54 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=146.53 M2=37.65 Mxy=45.88 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.505/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 1.84 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

Zgornja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xVII
 Med = 0.00 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=100.76 M2=22.17 Mxy=-3.01 [kNm]

$A_{z1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.22%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
 +1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
 Med = 31.72 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=146.40 M2=35.53 Mxy=-23.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.350/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 0.57 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.19%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d,pl=112.0 \text{ cm}$
 $C25/30$ ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 8
X=1.06 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m
 Spodnja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII
 Med = 183.90 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=147.66 M2=39.74 Mxy=36.25 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.758/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s1} = 3.99 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII
 Med = 75.98 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=147.66 M2=39.74 Mxy=36.25 [kNm]

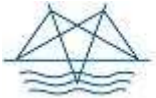
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.471/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 1.64 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
 Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.18%

Zgornja cona
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.35xVII
 Med = 0.00 kNm [Mxy]
 Ned = 0.00 kN
 [Mxy] M1=79.05 M2=5.95 Mxy=-46.75 [kNm]

$A_{z1} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.21%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 120/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII$
Med = 31.07 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=145.60 M2=37.38 Mxy=30.32 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.339/25.000 \%$
Az2 = 0.55 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

Točka 6
X=1.87 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 437.78 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.00 M2=66.33 Mxy=140.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.243/25.000 \%$
As1 = 9.57 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = 207.11 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.00 M2=66.33 Mxy=140.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.810/25.000 \%$
As2 = 4.50 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=209.37 M2=52.38 Mxy=110.84 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xIX+1.00xXIII$
Med = 34.35 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=220.90 M2=54.03 Mxy=65.93 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.324/25.000 \%$
Az2 = 0.17 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=112.0 cm
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 11
X=23.37 m; Y=-0.92 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII$
Med = 192.41 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=146.53 M2=37.65 Mxy=45.88 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.777/25.000 \%$
As1 = 4.18 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.00xI+1.00xII+0.50xX+1.00xXIII$
Med = 83.54 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=146.53 M2=37.65 Mxy=45.88 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.495/25.000 \%$
As2 = 1.81 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=100.76 M2=22.17 Mxy=-3.01 [kNm]

Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX$
Med = 31.72 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=146.40 M2=35.53 Mxy=-23.63 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.342/25.000 \%$
Az2 = 0.56 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

Točka 3
X=22.56 m; Y=5.28 m; Z=0.00 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX$
Med = 426.17 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=297.43 M2=66.51 Mxy=-128.73 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.223/25.000 \%$
As1 = 9.31 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX$
Med = 200.99 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=263.62 M2=59.85 Mxy=-141.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.796/25.000 \%$
As2 = 4.37 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Temelj sp 16/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=167.53 M2=41.78 Mxy=-69.93 [kNm]

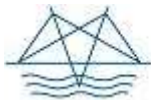
Az1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.21%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX$
Med = -15.72 kNm [Mxy]
Ned = 0.00 kN
[Mxy] M1=263.62 M2=59.85 Mxy=-141.14 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.295/25.000 \%$
Az2 = 0.32 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Temelj zg 14/15;14/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 0.18%



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor -
Dobletina

Stran: 121/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - sp.cona [cm²/m]

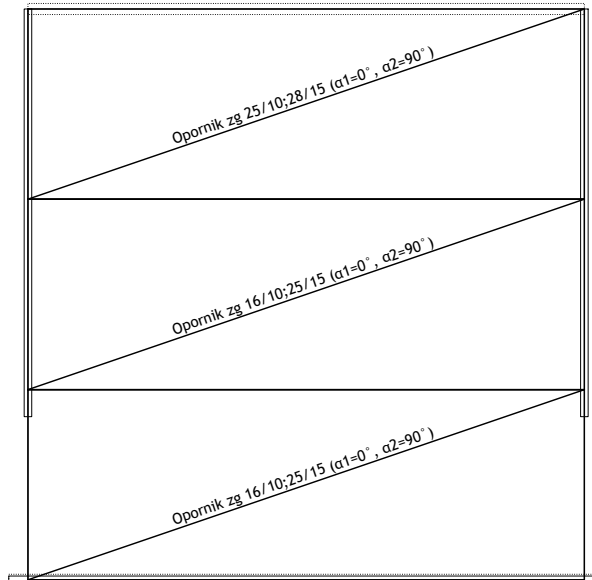
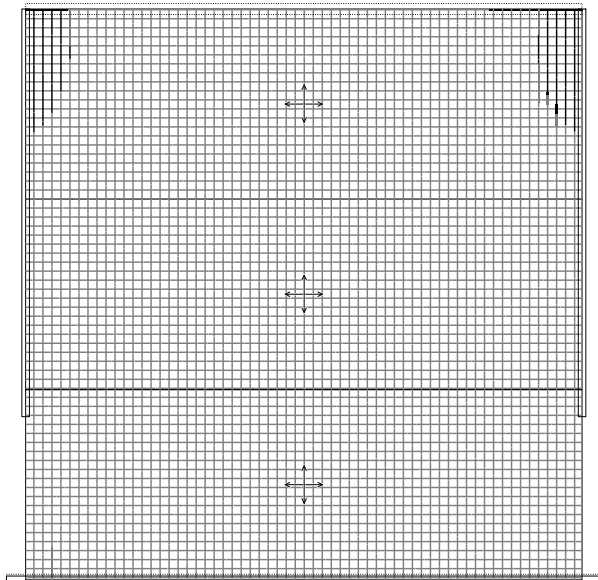
1.71

41.76

81.80

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Okvir: V_1

Aa - sp.cona - max Aa,s= 81.80 cm²/m

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - zg.cona [cm²/m]

-51.25

-25.63

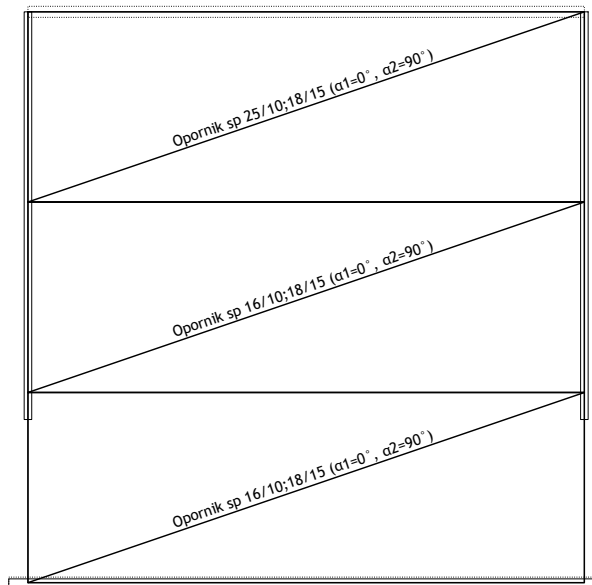
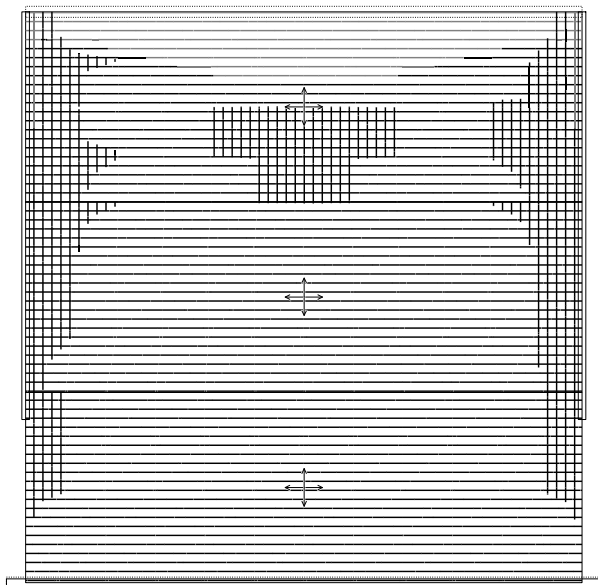
0.00

Okvir: V_1

Aa - sp.cona

Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

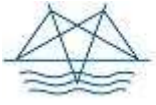


Okvir: V_1

Aa - zg.cona - max Aa,z= -51.24 cm²/m

Okvir: V_1

Aa - zg.cona

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 122/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Okvir: V 1

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d.pl=100.0 cm
C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 1

X=1.47 m; Y=5.08 m; Z=1.98 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 272.30 kNm [Mxy]

Ned = 764.11 kN

[Mxy] M1=112.50 M2=361.71 Mxy=-159.80 [kNm]

eb/ea = -0.638/25.000 %

As1 = 15.60 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 521.51 kNm [Mxy]

Ned = 204.22 kN

[Mxy] M1=112.50 M2=361.71 Mxy=-159.80 [kNm]

eb/ea = -1.308/25.000 %

As2 = 15.27 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX

Med = 72.92 kNm [Mxy]

Ned = 728.72 kN

[Mxy] M1=110.87 M2=464.81 Mxy=-132.82 [kNm]

eb/ea = 0.078/25.000 %

Az1 = 10.19 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xX

Med = -135.79 kNm [Mxy]

Ned = 201.72 kN

[Mxy] M1=121.90 M2=0.17 Mxy=-135.95 [kNm]

eb/ea = -0.618/25.000 %

Az2 = 5.65 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Točka 2

X=1.47 m; Y=5.08 m; Z=3.97 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 323.30 kNm [Mxy]

Ned = 126.73 kN

[Mxy] M1=194.83 M2=202.51 Mxy=128.47 [kNm]

eb/ea = -1.064/25.000 %

As1 = 9.40 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 638.25 kNm [Mxy]

Ned = 1412.52 kN

[Mxy] M1=171.79 M2=488.56 Mxy=-149.69 [kNm]

eb/ea = -0.933/25.000 %

As2 = 32.29 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX

Med = 113.33 kNm [Mxy]

Ned = 126.73 kN

[Mxy] M1=194.83 M2=202.51 Mxy=128.47 [kNm]

eb/ea = -0.599/25.000 %

Az1 = 4.20 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 1412.52 kN

[Mxy] M1=171.79 M2=488.56 Mxy=-149.69 [kNm]

eb/ea = 0.895/25.000 %

Az2 = 16.24 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Točka 3

X=1.47 m; Y=-0.72 m; Z=1.98 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 279.69 kNm [Mxy]

Ned = 762.93 kN

[Mxy] M1=111.81 M2=360.64 Mxy=167.88 [kNm]

eb/ea = -0.654/25.000 %

As1 = 15.77 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 528.51 kNm [Mxy]

Ned = 203.01 kN

[Mxy] M1=111.81 M2=360.64 Mxy=167.88 [kNm]

eb/ea = -1.317/25.000 %

As2 = 15.43 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX

Med = 65.66 kNm [Mxy]

Ned = 727.06 kN

[Mxy] M1=110.31 M2=462.69 Mxy=143.73 [kNm]

eb/ea = 0.146/25.000 %

Az1 = 9.99 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xVI+1.35xVII+0.90xX

Med = -120.18 kNm [Mxy]

Ned = 217.92 kN

[Mxy] M1=117.63 M2=4.21 Mxy=124.39 [kNm]

eb/ea = -0.560/25.000 %

Az2 = 5.46 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Točka 4

X=1.47 m; Y=-0.72 m; Z=3.97 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 266.67 kNm [Mxy]

Ned = 190.79 kN

[Mxy] M1=181.86 M2=-29.96 Mxy=-84.81 [kNm]

eb/ea = -0.926/25.000 %

As1 = 8.75 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 653.96 kNm [Mxy]

Ned = 1396.07 kN

[Mxy] M1=167.60 M2=489.90 Mxy=164.06 [kNm]

eb/ea = -0.957/25.000 %

As2 = 32.49 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVII

Med = 163.84 kNm [Mxy]

Ned = 98.46 kN

[Mxy] M1=187.31 M2=198.68 Mxy=-68.28 [kNm]

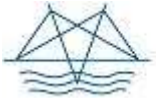
eb/ea = -0.759/25.000 %

Az1 = 5.10 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.46%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	Stran: 123/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1396.07 kN
[Mxy] M1=167.60 M2=489.90 Mxy=164.06 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.895/25.000 \%$
As2 = 16.05 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=80.0 cm
C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 5
 $X=1.47$ m; $Y=5.08$ m; $Z=1.70$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 145.40 kNm [Mxy]
Ned = 1255.00 kN
[Mxy] M1=60.82 M2=366.78 Mxy=-84.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.443/25.000 \%$
As1 = 19.13 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 451.36 kNm [Mxy]
Ned = 806.46 kN
[Mxy] M1=60.82 M2=366.78 Mxy=-84.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.360/25.000 \%$
As2 = 23.62 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 41.31 kNm [Mxy]
Ned = 1255.00 kN
[Mxy] M1=60.82 M2=366.78 Mxy=-84.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.152/25.000 \%$
Az1 = 15.71 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 806.46 kN
[Mxy] M1=60.82 M2=366.78 Mxy=-84.58 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$
Az2 = 9.27 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Točka 6
 $X=1.47$ m; $Y=-0.72$ m; $Z=0.99$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 91.09 kNm [Mxy]
Ned = 217.99 kN
[Mxy] M1=34.10 M2=532.19 Mxy=56.99 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.688/25.000 \%$
As1 = 5.33 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 589.18 kNm [Mxy]
Ned = 867.35 kN
[Mxy] M1=34.10 M2=532.19 Mxy=56.99 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.556/25.000 \%$
As2 = 28.76 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 28.00 kNm [Mxy]
Ned = 217.99 kN
[Mxy] M1=34.10 M2=532.19 Mxy=56.99 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.289/25.000 \%$
Az1 = 3.37 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 867.35 kN
[Mxy] M1=34.10 M2=532.19 Mxy=56.99 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$
Az2 = 9.97 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Točka 7
 $X=1.47$ m; $Y=-0.72$ m; $Z=1.70$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 151.44 kNm [Mxy]
Ned = 1263.87 kN
[Mxy] M1=60.38 M2=366.19 Mxy=91.06 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.462/25.000 \%$
As1 = 19.42 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 457.25 kNm [Mxy]
Ned = 833.26 kN
[Mxy] M1=60.38 M2=366.19 Mxy=91.06 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.359/25.000 \%$
As2 = 24.12 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 37.74 kNm [Mxy]
Ned = 1263.87 kN
[Mxy] M1=60.38 M2=366.19 Mxy=91.06 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.187/25.000 \%$
Az1 = 15.70 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 833.26 kN
[Mxy] M1=60.38 M2=366.19 Mxy=91.06 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$
Az2 = 9.58 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=120.0 cm
C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 8
 $X=1.47$ m; $Y=4.11$ m; $Z=5.95$ m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xIX$
Med = 267.46 kNm [Mxy]
Ned = 3684.83 kN
[Mxy] M1=99.41 M2=1184.28 Mxy=168.04 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.615/25.000 \%$
As1 = 47.97 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX$
Med = 1929.34 kNm [Mxy]
Ned = -412.20 kN
[Mxy] M1=212.54 M2=1728.19 Mxy=201.14 [kNm]



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.155/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 35.19 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 (41.05 cm²/m)
Procent armiranja: 0.48%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 75.57 kNm [Mxy]
Ned = 3684.83 kN
[Mxy] M1=99.41 M2=1184.28 Mxy=168.04 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.983/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z1} = 43.74 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 46.83 kN
[Mxy] M1=99.41 M2=1184.28 Mxy=168.04 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.126/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 0.54 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.48%

Točka 9
 $X=1.47 \text{ m}$; $Y=-0.72 \text{ m}$; $Z=5.95 \text{ m}$
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 58.66 kNm [Mxy]
Ned = 3337.42 kN
[Mxy] M1=-66.55 M2=1292.82 Mxy=-125.21 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.006/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s1} = 39.60 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 1332.60 kNm [Mxy]
Ned = 2618.98 kN
[Mxy] M1=807.72 M2=1131.12 Mxy=201.48 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.810/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{s2} = 57.78 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik zg 25/10;28/15 Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Procent armiranja: 1.17%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -78.67 kNm [Mxy]
Ned = 3337.42 kN
[Mxy] M1=-66.55 M2=1292.82 Mxy=-125.21 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.940/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z1} = 40.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 2618.98 kN
[Mxy] M1=807.72 M2=1131.12 Mxy=201.48 [kNm]

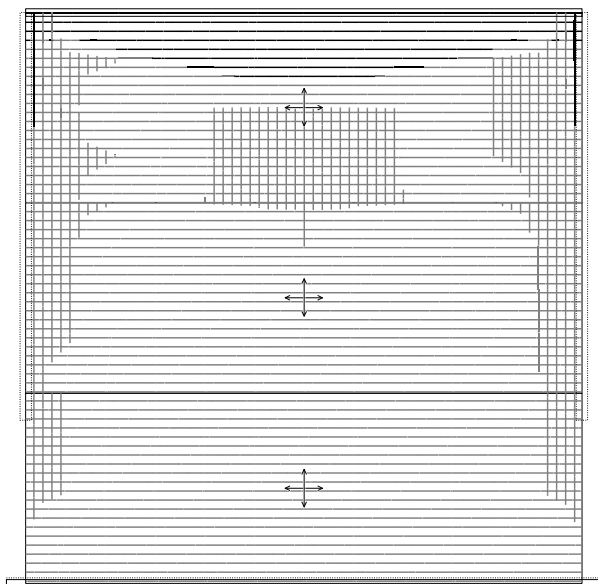
$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.126/25.000 \text{ ‰}$
 $A_{z2} = 30.12 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik sp 25/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.17%

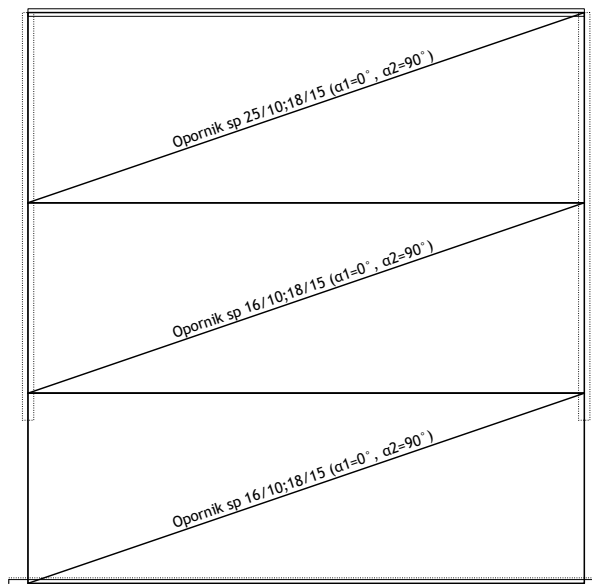
Merodajna obtežba: 14-30
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - sp.cona [cm²/m]
0.00
26.26
52.52

Osvojena armatura
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Okvir: V_2
Aa - sp.cona - max Aa,s= 52.51 cm²/m



Okvir: V_2
Aa - sp.cona



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Merodajna obtežba: 14-30

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - zg.cona [cm²/m]

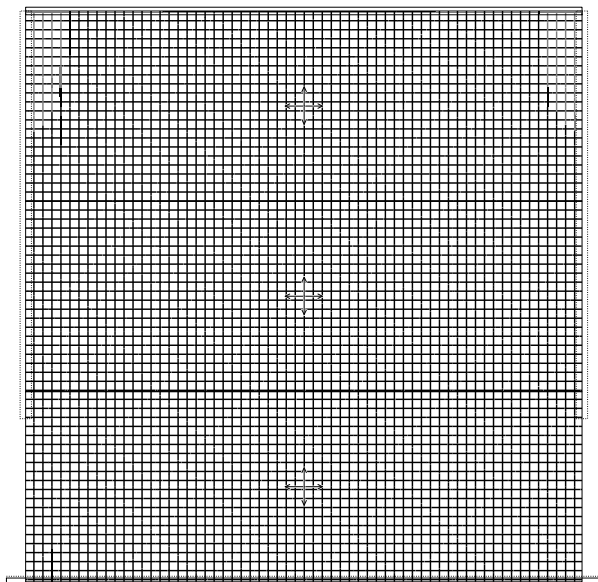
-80.46

-40.62

-0.77

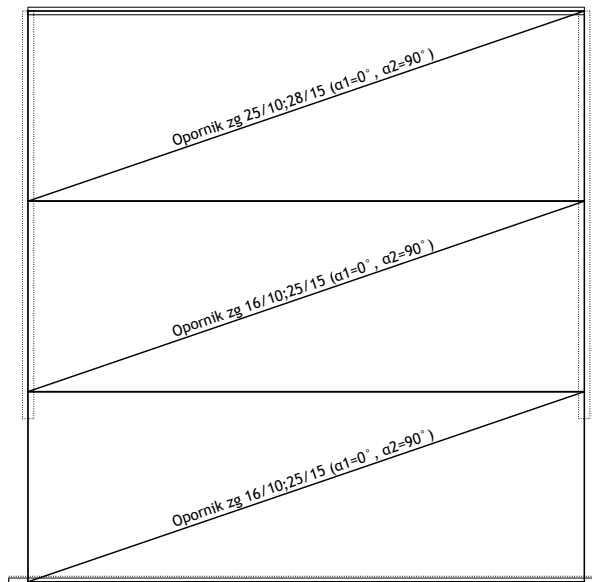
Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Okvir: V_2

Aa - zg.cona - max Aa,z= -80.45 cm²/m



Okvir: V_2

Aa - zg.cona

Okvir: V_2

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=80.0 cm

C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 1

X=22.97 m; Y=5.08 m; Z=1.70 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = -27.77 kNm [Mxy]

Ned = 1254.86 kN

[Mxy] M1=-56.70 M2=-279.68 Mxy=89.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.257/25.000 \%$

As1 = 15.42 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 805.09 kN

[Mxy] M1=-56.70 M2=-279.68 Mxy=89.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$

As2 = 9.30 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = -146.66 kNm [Mxy]

Ned = 1254.86 kN

[Mxy] M1=-56.70 M2=-279.68 Mxy=89.95 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.456/25.000 \%$

Az1 = 19.16 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = -451.22 kNm [Mxy]

Ned = 678.85 kN

[Mxy] M1=-60.91 M2=-366.77 Mxy=84.45 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.418/25.000 \%$

Az2 = 22.12 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)

Procent armiranja: 1.65%

Točka 2

X=22.97 m; Y=-0.72 m; Z=0.99 m

Spodnja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = -26.72 kNm [Mxy]

Ned = 218.53 kN

[Mxy] M1=-32.28 M2=-452.81 Mxy=-50.15 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.280/25.000 \%$

As1 = 3.37 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 871.83 kN

[Mxy] M1=-32.28 M2=-452.81 Mxy=-50.15 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$

As2 = 10.07 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xX

Med = -82.43 kNm [Mxy]

Ned = 218.53 kN

[Mxy] M1=-32.28 M2=-452.81 Mxy=-50.15 [kNm]

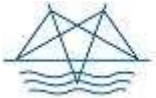
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.649/25.000 \%$

Az1 = 5.06 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)

Procent armiranja: 0.50%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 126/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -589.63 kNm [Mxy]
Ned = 662.99 kN
[Mxy] M1=-34.21 M2=-532.65 Mxy=-56.97 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.646/25.000 \%$
 $A_{z2} = 26.39 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Točka 3
 $X=22.97 \text{ m}; Y=-0.72 \text{ m}; Z=1.70 \text{ m}$
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -31.20 kNm [Mxy]
Ned = 1263.74 kN
[Mxy] M1=-56.64 M2=-278.73 Mxy=-84.21 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.227/25.000 \%$
 $A_{s1} = 15.63 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 834.61 kN
[Mxy] M1=-56.64 M2=-278.73 Mxy=-84.21 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.532/25.000 \%$
 $A_{s2} = 9.64 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -140.84 kNm [Mxy]
Ned = 1263.74 kN
[Mxy] M1=-56.64 M2=-278.73 Mxy=-84.21 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.431/25.000 \%$
 $A_{z1} = 19.08 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 16/10;25/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -457.58 kNm [Mxy]
Ned = 745.44 kN
[Mxy] M1=-60.44 M2=-366.21 Mxy=-91.37 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.399/25.000 \%$
 $A_{z2} = 23.11 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 16/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.65%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d,pl=100.0 \text{ cm}$
C30/37 ($\gamma_C = 1.50, \gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N ($a=5.0 \text{ cm}$)
Spodnja cona: S500N ($a=5.0 \text{ cm}$)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 4
 $X=22.97 \text{ m}; Y=5.08 \text{ m}; Z=1.98 \text{ m}$
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xV+1.35xVII+0.90xX$
Med = -54.54 kNm [Mxy]
Ned = 728.09 kN
[Mxy] M1=-108.08 M2=-380.27 Mxy=142.68 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.243/25.000 \%$
 $A_{s1} = 9.81 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xX$
Med = 133.93 kNm [Mxy]
Ned = 370.02 kN
[Mxy] M1=-122.59 M2=-2.39 Mxy=136.31 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.503/25.000 \%$
 $A_{s2} = 7.58 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -279.10 kNm [Mxy]
Ned = 764.12 kN
[Mxy] M1=-109.59 M2=-277.63 Mxy=169.51 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.655/25.000 \%$
 $A_{z1} = 15.77 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -447.14 kNm [Mxy]
Ned = 196.13 kN
[Mxy] M1=-109.59 M2=-277.63 Mxy=169.51 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.215/25.000 \%$
 $A_{z2} = 13.31 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

Točka 5
 $X=22.97 \text{ m}; Y=-0.72 \text{ m}; Z=3.97 \text{ m}$
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.35xVI+1.35xVIII$
Med = -161.98 kNm [Mxy]
Ned = -13.10 kN
[Mxy] M1=-187.64 M2=-199.11 Mxy=71.48 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.828/25.000 \%$
 $A_{s1} = 3.79 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1377.97 kN
[Mxy] M1=-163.84 M2=-370.68 Mxy=-152.02 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.895/25.000 \%$
 $A_{s2} = 15.92 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVIII$
Med = -269.44 kNm [Mxy]
Ned = 190.63 kN
[Mxy] M1=-182.34 M2=30.07 Mxy=87.09 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.933/25.000 \%$
 $A_{z1} = 8.82 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -653.68 kNm [Mxy]
Ned = 1175.27 kN
[Mxy] M1=-166.37 M2=-492.00 Mxy=-161.68 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.038/25.000 \%$
 $A_{z2} = 29.91 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm...
Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

Točka 6
 $X=22.97 \text{ m}; Y=2.18 \text{ m}; Z=1.98 \text{ m}$
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV$
 $+1.50xX$
Med = -232.76 kNm [Mxy]
Ned = 372.96 kN
[Mxy] M1=-232.77 M2=-512.48 Mxy=-2.44 [kNm]

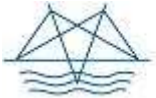
$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.757/25.000 \%$
 $A_{s1} = 10.09 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
 $1.35xI+1.35xVII$
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = -545.40 kN
[Mxy] M1=-120.84 M2=-292.81 Mxy=-0.79 [kNm]

$A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 127/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = -235.21 kNm [Mxy]
Ned = 372.96 kN
[Mxy] M1=-232.77 M2=-512.48 Mxy=-2.44 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.762/25.000 \%$
Az1 = 10.11 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -602.33 kNm [Mxy]
Ned = -675.62 kN
[Mxy] M1=-157.43 M2=-598.35 Mxy=-3.98 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.953/25.000 \%$
Az2 = 7.06 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 0.50%

Točka 7
X=22.97 m; Y=5.08 m; Z=3.97 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xVI+1.35xVIII+0.90xIX
Med = -110.51 kNm [Mxy]
Ned = 15.67 kN
[Mxy] M1=-197.30 M2=-202.54 Mxy=-132.59 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.669/25.000 \%$
As1 = 2.86 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 16/10;18/15 Ø16/10 (20.11 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1380.66 kN
[Mxy] M1=-167.75 M2=-369.32 Mxy=161.23 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.895/25.000 \%$
As2 = 15.95 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik sp 16/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII
Med = -292.30 kNm [Mxy]
Ned = 200.24 kN
[Mxy] M1=-196.54 M2=34.02 Mxy=-95.77 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.970/25.000 \%$
Az1 = 9.50 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 18/10;25/15 Ø18/10 (25.45 cm²/m)
Procent armiranja: 0.46%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = -530.55 kNm [Mxy]
Ned = 1380.66 kN
[Mxy] M1=-167.75 M2=-369.32 Mxy=161.23 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.813/25.000 \%$
Az2 = 29.22 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik zg 18/10;25/15 Ø25/15 (32.72 cm²/m)
Procent armiranja: 1.32%

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=120.0 cm
C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 14-30 (MSN)

Točka 8
X=22.97 m; Y=4.11 m; Z=5.95 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -52.35 kNm [Mxy]
Ned = 3684.23 kN
[Mxy] M1=-78.57 M2=-966.61 Mxy=-159.20 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.012/25.000 \%$
As1 = 43.67 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 25.26 kN
[Mxy] M1=-78.57 M2=-966.61 Mxy=-159.20 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.126/25.000 \%$
As2 = 0.29 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 0.48%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -277.91 kNm [Mxy]
Ned = 3637.76 kN
[Mxy] M1=-103.16 M2=-1185.18 Mxy=-174.75 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.574/25.000 \%$
Az1 = 47.64 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.35xV+1.35xVII+0.90xIX
Med = -1932.60 kNm [Mxy]
Ned = -545.16 kN
[Mxy] M1=-215.28 M2=-1723.19 Mxy=-209.41 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.218/25.000 \%$
Az2 = 33.75 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Procent armiranja: 0.48%

Točka 9
X=22.97 m; Y=-0.72 m; Z=5.95 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = 97.24 kNm [Mxy]
Ned = 3342.36 kN
[Mxy] M1=75.25 M2=-1103.19 Mxy=155.74 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.918/25.000 \%$
As1 = 40.47 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 2632.45 kN
[Mxy] M1=-806.81 M2=-938.71 Mxy=-180.61 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.126/25.000 \%$
As2 = 30.42 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik sp 25/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)
Procent armiranja: 1.17%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -80.49 kNm [Mxy]
Ned = 3342.36 kN
[Mxy] M1=75.25 M2=-1103.19 Mxy=155.74 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.936/25.000 \%$
Az1 = 40.12 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 25/10;28/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xX
Med = -1330.57 kNm [Mxy]
Ned = 2568.69 kN
[Mxy] M1=-811.72 M2=-1127.79 Mxy=-202.78 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.823/25.000 \%$
Az2 = 57.15 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Opornik zg 0;28/15 dodatna Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Opornik zg 25/10;28/15 Ø28/15 (41.05 cm²/m)
Procent armiranja: 1.17%

Točka 10
X=22.97 m; Y=0.25 m; Z=5.95 m
Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV
+1.50xIX
Med = -78.42 kNm [Mxy]
Ned = 3646.60 kN
[Mxy] M1=-98.32 M2=-1173.59 Mxy=152.83 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.955/25.000 \%$
As1 = 43.78 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Opornik sp 25/10;18/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)
Procent armiranja: 0.82%



PROVOG
inženirske storitve

Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Stran: 128/146

Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 19.63 kN

[Mxy] M1=-73.70 M2=-966.38 Mxy=172.00 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 1.126/25.000 \text{ ‰}$

As2 = 0.23 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Opornik sp 25/10;18/15 Ø18/15 (16.96 cm²/m)

Procent armiranja: 0.48%

Zgornja cona

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.50xIX

Med = -245.69 kNm [Mxy]

Ned = 3674.78 kN

[Mxy] M1=-73.70 M2=-966.38 Mxy=172.00 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = 0.635/25.000 \text{ ‰}$

Az1 = 47.39 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik zg 25/10;28/15 Ø25/10 (49.09 cm²/m)

Procent armiranja: 0.82%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xII+1.01xIII+0.54xIV

+1.35xV+1.35xVI+0.90xIX

Med = -1890.91 kNm [Mxy]

Ned = -526.60 kN

[Mxy] M1=-208.51 M2=-1704.53 Mxy=186.38 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.195/25.000 \text{ ‰}$

Az2 = 33.08 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Opornik zg 25/10;28/15 Ø28/15 (41.05 cm²/m)

Procent armiranja: 0.48%

Merodajna obtežba: 15,16

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - sp.cona [cm²/m]

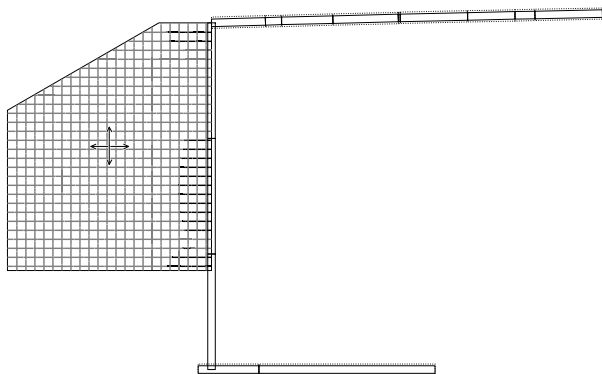
0.12

14.96

29.79

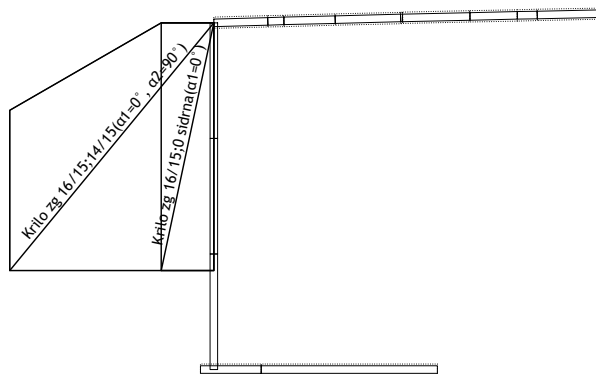
Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Okvir: K_5

Aa - sp.cona - max Aa,s= 29.78 cm²/m

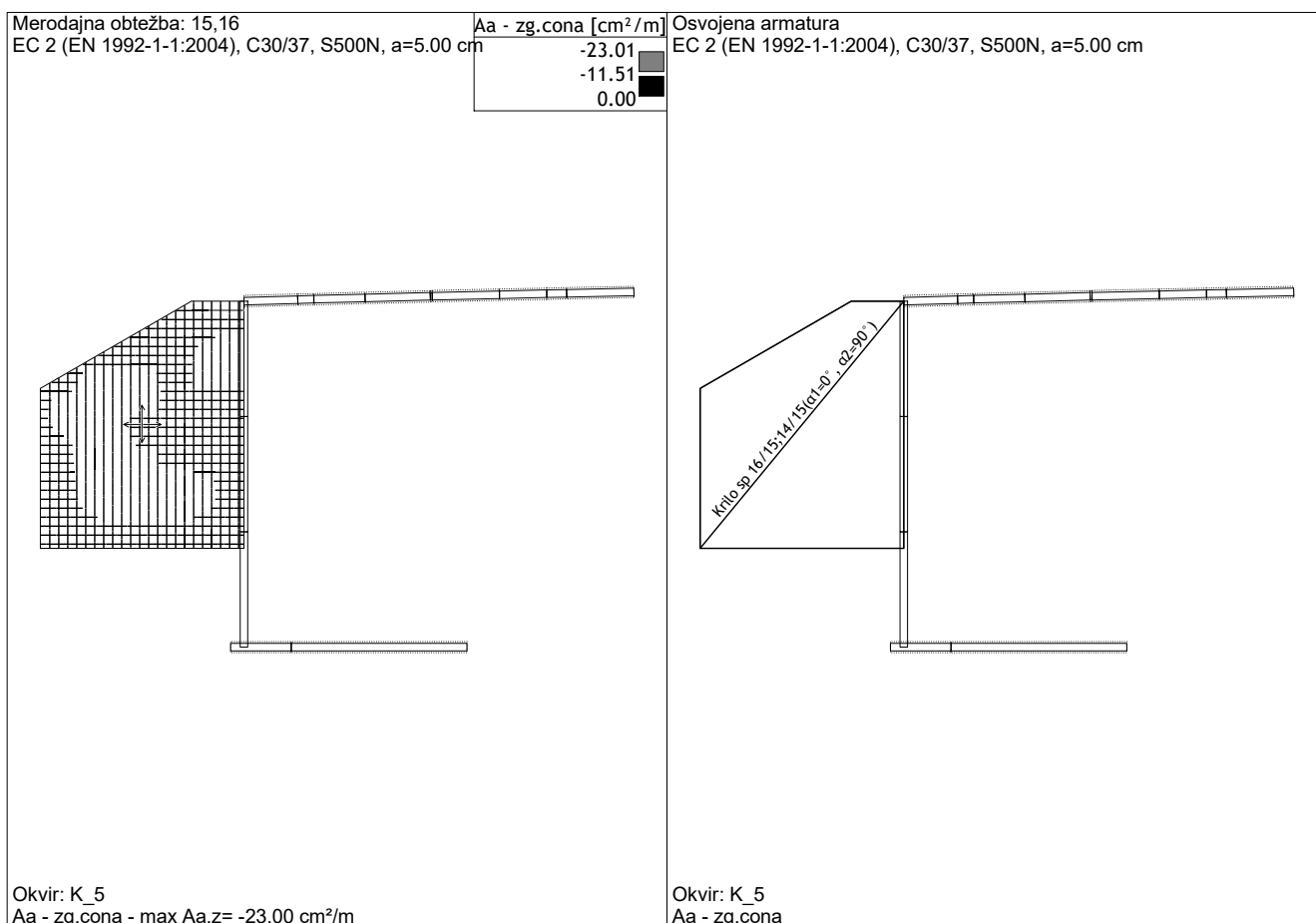


Okvir: K_5

Aa - sp.cona



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto



Okvir: K_5

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=40.0 cm
C30/37 (γ_C = 1.50, γ_S = 1.15) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 15,16 (MSN - Krila)

Točka 1

X=1.02 m; Y=-1.50 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: (α=0°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 123.18 kNm [Mxy]
Ned = 1393.86 kN
[Mxy] M1=83.04 M2=6.34 Mxy=-40.15 [kNm]

ε_b/ε_a = -2.318/25.000 ‰
As1 = 24.22 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 14/15;16/15 Ø16/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 46.49 kNm [Mxy]
Ned = 343.08 kN
[Mxy] M1=83.04 M2=6.34 Mxy=-40.15 [kNm]

ε_b/ε_a = -1.573/25.000 ‰
As2 = 6.73 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Krilo zg 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: (α=0°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1393.86 kN
[Mxy] M1=83.04 M2=6.34 Mxy=-40.15 [kNm]
ε_b/ε_a = -0.135/25.000 ‰
Az1 = 16.02 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidrna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = -13.07 kNm [Mxy]
Ned = 343.08 kN
[Mxy] M1=83.04 M2=6.34 Mxy=-40.15 [kNm]

ε_b/ε_a = -0.752/25.000 ‰
Az2 = 4.71 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Točka 2

X=1.02 m; Y=-1.50 m; Z=4.96 m
Spodnja cona
Smer 1: (α=0°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 142.60 kNm [Mxy]
Ned = -29.23 kN
[Mxy] M1=115.46 M2=36.77 Mxy=-27.14 [kNm]

ε_b/ε_a = -3.046/25.000 ‰
As1 = 9.02 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 85.11 kNm [Mxy]
Ned = 208.84 kN
[Mxy] M1=82.32 M2=51.23 Mxy=-33.88 [kNm]


ε_b/ε_a = -2.183/25.000 ‰
As2 = 7.75 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Krilo zg 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: (α=0°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = -29.23 kN
[Mxy] M1=115.46 M2=36.77 Mxy=-27.14 [kNm]
Az1 = 0.00 cm²/m

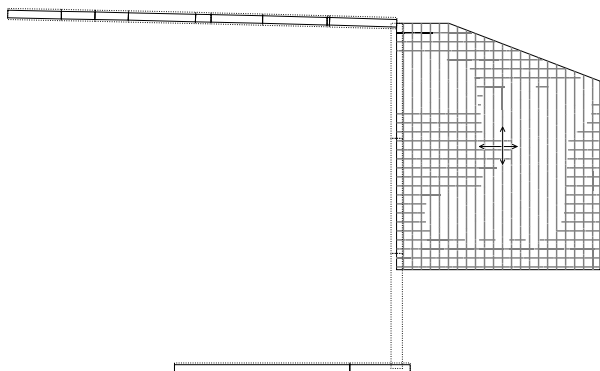
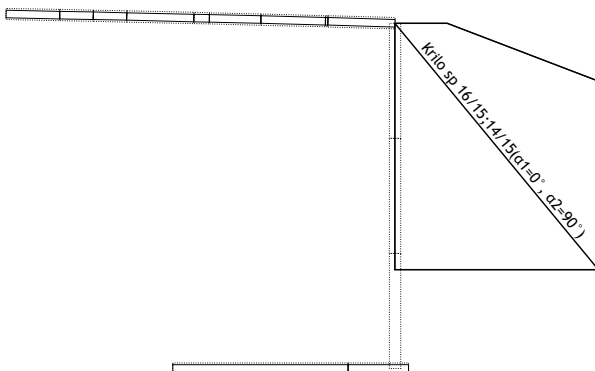
Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidrna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 37.28 kNm [Mxy]
Ned = 208.84 kN
[Mxy] M1=82.32 M2=51.23 Mxy=-33.88 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 130/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

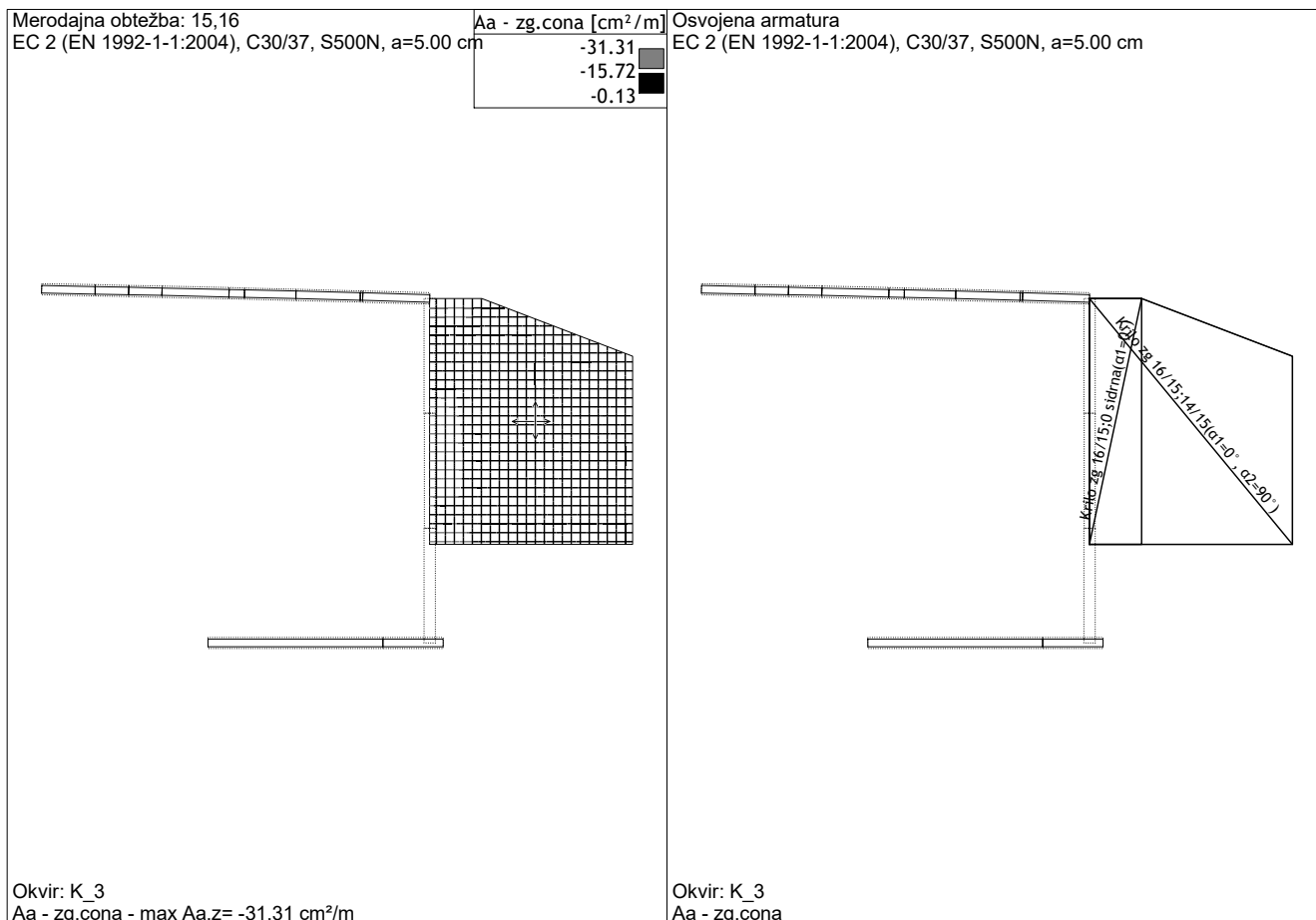
$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.369/25.000 \%$
 $A_{z2} = 4.60 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.86%

Merodajna obtežba: 15,16 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm	Aa - sp.cona [cm ² /m] 0.00 11.78 23.55	Osvojena armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm
		
Okvir: K_3 Aa - sp.cona - max Aa,s= 23.54 cm ² /m		Okvir: K_3 Aa - sp.cona



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto



Okvir: K_3

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d.pl=40.0 cm
C30/37 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 15,16 (MSN - Krila)

Točka 1

X=23.42 m; Y=5.86 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1322.23 kN
[Mxy] M1=-93.39 M2=-7.99 Mxy=-42.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.132/25.000 \%$
As1 = 15.27 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 11.61 kNm [Mxy]
Ned = 338.40 kN
[Mxy] M1=-93.39 M2=-7.99 Mxy=-42.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.696/25.000 \%$
As2 = 4.57 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = -136.18 kNm [Mxy]
Ned = 1322.23 kN
[Mxy] M1=-93.39 M2=-7.99 Mxy=-42.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.450/25.000 \%$
Az1 = 24.33 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = -50.78 kNm [Mxy]
Ned = 338.40 kN
[Mxy] M1=-93.39 M2=-7.99 Mxy=-42.79 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.663/25.000 \%$
Az2 = 6.94 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Točka 2

X=22.97 m; Y=5.08 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1327.21 kN
[Mxy] M1=-81.60 M2=-16.71 Mxy=-22.36 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.132/25.000 \%$
As1 = 15.33 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = -10.58 kNm [Mxy]
Ned = 207.81 kN
[Mxy] M1=-81.60 M2=-16.71 Mxy=-22.36 [kNm]


$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.669/25.000 \%$
As2 = 3.02 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = -103.96 kNm [Mxy]
Ned = 1327.21 kN
[Mxy] M1=-81.60 M2=-16.71 Mxy=-22.36 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.175/25.000 \%$
Az1 = 22.06 cm²/m

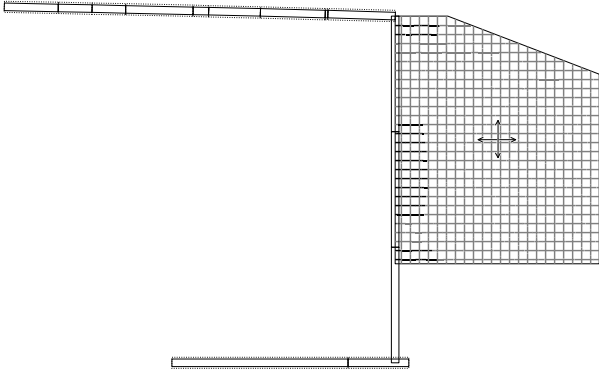
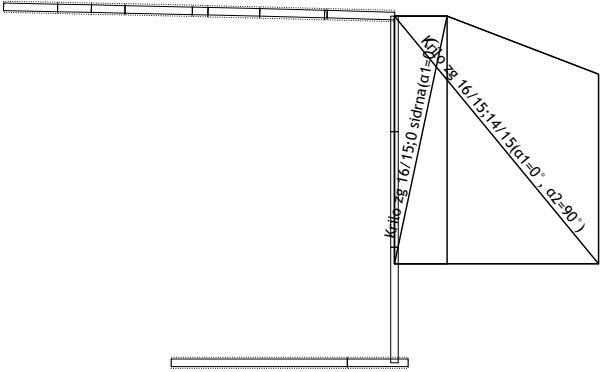
Osvojeno (zgornja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 132/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVII
Med = -39.07 kNm [Mxy]
Ned = 207.81 kN
[Mxy] M1=-81.60 M2=-16.71 Mxy=-22.36 [kNm]

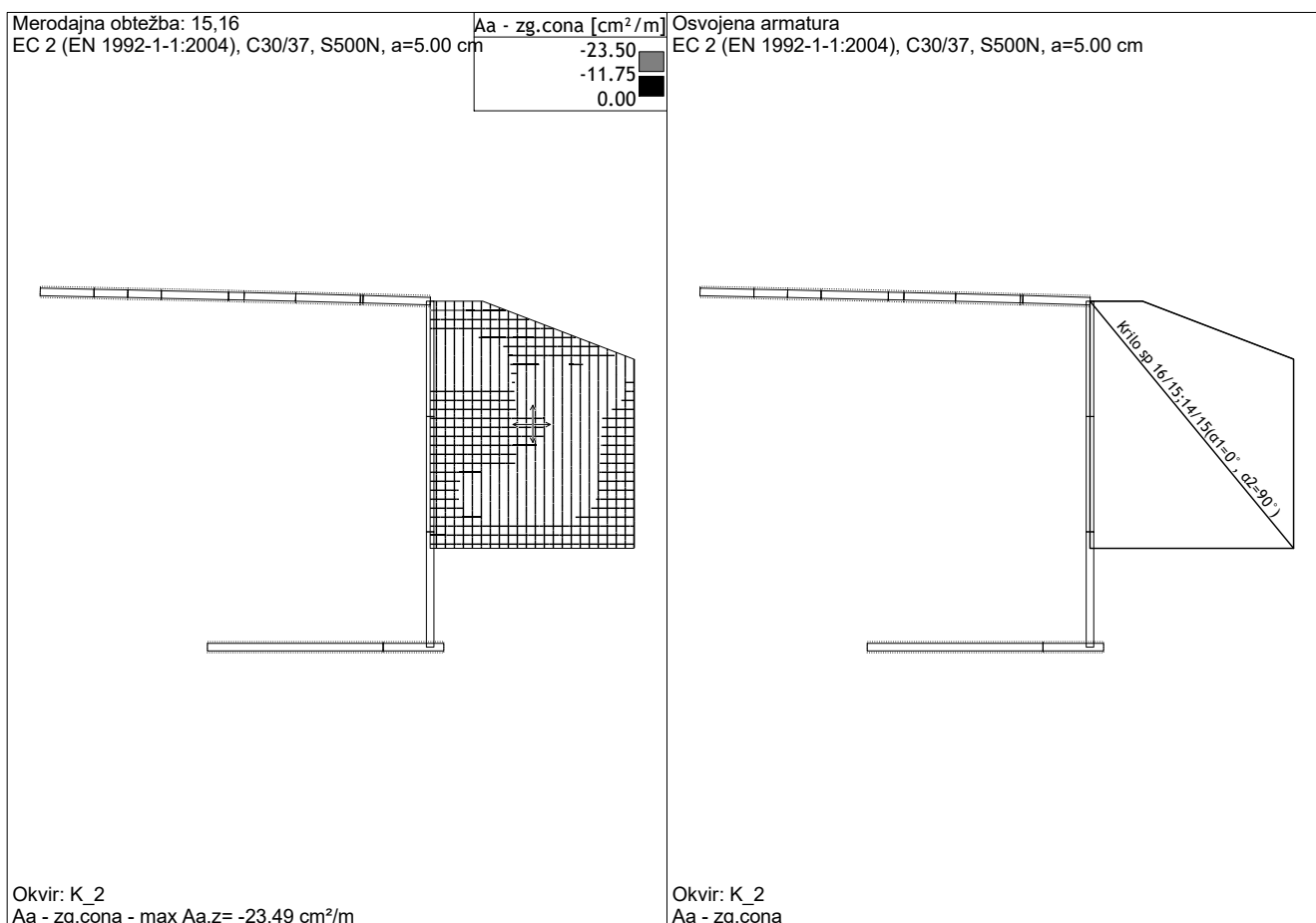
$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.416/25.000 \text{ ‰}$
Az2 = 4.71 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Merodajna obtežba: 15,16 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm	Aa - sp.cona [cm ² /m] 0.13 15.74 31.35	Osvojena armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm
		
Okvir: K_2 Aa - sp.cona - max Aa,s= 31.34 cm ² /m		Okvir: K_2 Aa - sp.cona



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto



Okvir: K_2

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d_{pl}=40.0 cm
C30/37 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 15,16 (MSN - Krila)

Točka 1

X=1.47 m; Y=5.08 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 103.55 kNm [Mxy]
Ned = 1329.64 kN
[Mxy] M1=81.28 M2=16.72 Mxy=22.28 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.160/25.000 \text{ ‰}$
As1 = 22.07 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 39.00 kNm [Mxy]
Ned = 210.19 kN
[Mxy] M1=81.28 M2=16.72 Mxy=22.28 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.407/25.000 \text{ ‰}$
As2 = 4.74 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1329.64 kN
[Mxy] M1=81.28 M2=16.72 Mxy=22.28 [kNm]
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.132/25.000 \text{ ‰}$
Az1 = 15.28 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 10.61 kNm [Mxy]
Ned = 210.19 kN
[Mxy] M1=81.28 M2=16.72 Mxy=22.28 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.664/25.000 \text{ ‰}$
Az2 = 3.02 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Točka 2
X=1.01 m; Y=5.86 m; Z=5.95 m

Spodnja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 135.88 kNm [Mxy]
Ned = 1324.49 kN
[Mxy] M1=93.17 M2=7.98 Mxy=42.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.437/25.000 \text{ ‰}$
As1 = 24.34 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 50.69 kNm [Mxy]
Ned = 338.86 kN
[Mxy] M1=93.17 M2=7.98 Mxy=42.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -1.655/25.000 \text{ ‰}$
As2 = 6.94 cm²/m


Osvojeno (spodnja cona):
Krilo zg 14/15;16/15 Ø14/15 (13.40 cm²/m)
Krilo zg 16/15;0 sidna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = 0.00 kNm [Mxy]
Ned = 1324.49 kN
[Mxy] M1=93.17 M2=7.98 Mxy=42.71 [kNm]

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.132/25.000 \text{ ‰}$
Az1 = 15.22 cm²/m

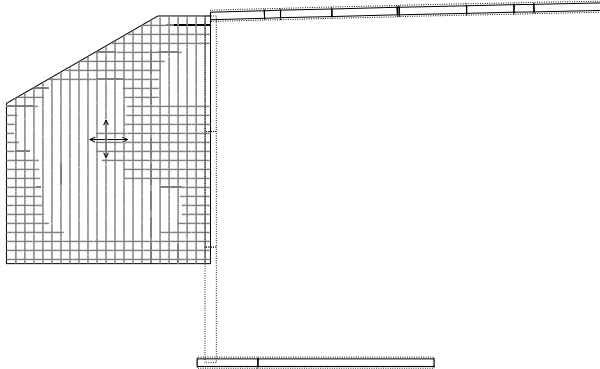
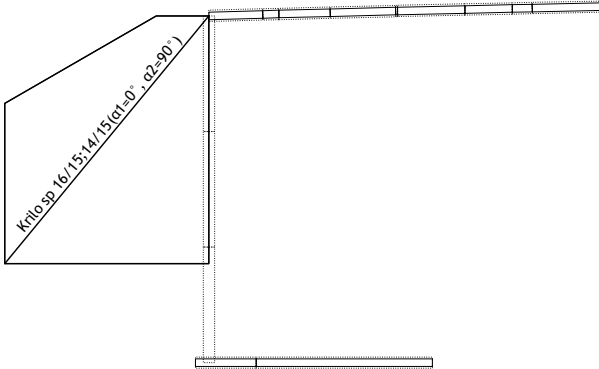
Osvojeno (zgornja cona):
Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)
Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.35xVIII
Med = -11.60 kNm [Mxy]
Ned = 338.86 kN
[Mxy] M1=93.17 M2=7.98 Mxy=42.71 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 134/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.705/25.000 \%$
 $A_{z2} = 4.57 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
 Krilo sp 14/15; 16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
 Procent armiranja: 0.86%

Merodajna obtežba: 15,16 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm	Aa - sp.cona [cm ² /m] 0.00 11.53 23.06	Osvojena armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm
		
Okvir: K_4 Aa - sp.cona - max Aa,s= 23.06 cm ² /m		Okvir: K_4 Aa - sp.cona



STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

Merodajna obtežba: 15,16

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm

Aa - zg.cona [cm²/m]

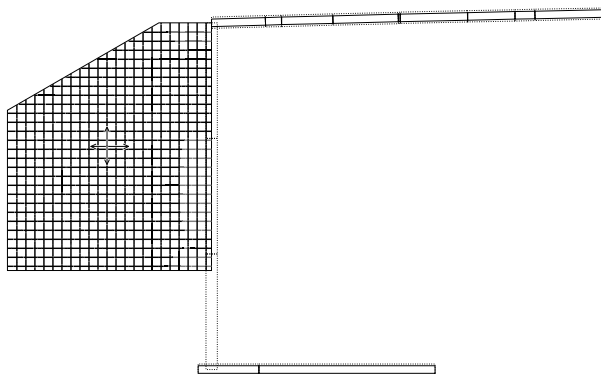
-29.75

-14.94

-0.12

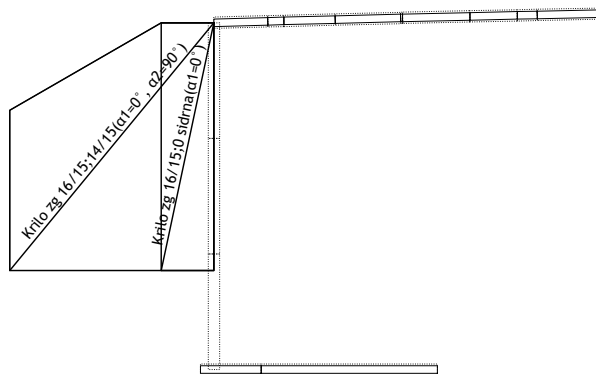
Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N, a=5.00 cm



Okvir: K_4

Aa - zg.cona - max Aa,z= -29.74 cm²/m



Okvir: K_4

Aa - zg.cona

Okvir: K_4

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d_{pl}=40.0 cm

C30/37 (γ_C = 1.50, γ_S = 1.15) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih
primerov: 15,16 (MSN - Krila)

Točka 1

X=23.42 m; Y=-1.50 m; Z=5.95 m

Spodnja cona

Smer 1: (α=0°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = 1390.89 kN

[Mxy] M1=-83.05 M2=-6.37 Mxy=40.18 [kNm]

ε_b/ε_a = -0.135/25.000 ‰

As1 = 16.06 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 13.08 kNm [Mxy]

Ned = 342.56 kN

[Mxy] M1=-83.05 M2=-6.37 Mxy=40.18 [kNm]

ε_b/ε_a = -0.743/25.000 ‰

As2 = 4.71 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona

Smer 1: (α=0°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = -123.23 kNm [Mxy]

Ned = 1390.89 kN

[Mxy] M1=-83.05 M2=-6.37 Mxy=40.18 [kNm]

ε_b/ε_a = -2.330/25.000 ‰

Az1 = 24.18 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = -46.55 kNm [Mxy]

Ned = 342.56 kN

[Mxy] M1=-83.05 M2=-6.37 Mxy=40.18 [kNm]

ε_b/ε_a = -1.583/25.000 ‰

Az2 = 6.72 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Krilo zg 16/15;0 sidna Ø12/15 (7.54 cm²/m)

Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.86%

Točka 2

X=23.42 m; Y=-1.50 m; Z=4.96 m

Spodnja cona

Smer 1: (α=0°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = 0.00 kNm [Mxy]

Ned = -6.20 kN

[Mxy] M1=-82.32 M2=-51.18 Mxy=33.86 [kNm]

As1 = 0.00 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Krilo sp 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = -37.25 kNm [Mxy]

Ned = 208.52 kN

[Mxy] M1=-82.32 M2=-51.18 Mxy=33.86 [kNm]

ε_b/ε_a = -1.375/25.000 ‰

As2 = 4.63 cm²/m

Osvojeno (spodnja cona):

Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Procent armiranja: 0.86%

Zgornja cona

Smer 1: (α=0°)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVIII

Med = -142.57 kNm [Mxy]

Ned = -29.30 kN

[Mxy] M1=-115.46 M2=-36.71 Mxy=27.11 [kNm]

ε_b/ε_a = -3.050/25.000 ‰

Az1 = 9.02 cm²/m

Osvojeno (zgornja cona):

Krilo zg 16/15;0 sidna Ø16/15 (13.40 cm²/m)

Krilo sp 14/15;16/15 Ø14/15 (10.26 cm²/m)

Procent armiranja: 1.18%

Smer 2: (α=90°)

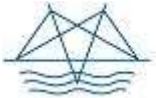
Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.35xVII

Med = -85.04 kNm [Mxy]

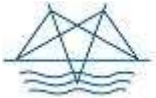
Ned = 208.52 kN

[Mxy] M1=-82.32 M2=-51.18 Mxy=33.86 [kNm]

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina	Stran: 136/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$\epsilon_b/\epsilon_a = -2.188/25.000 \%$
 $A_{z2} = 7.74 \text{ cm}^2/\text{m}$

Osvojeno (zgornja cona):
Krilo zg 16/15;0 sidrna Ø12/15 (7.54 cm²/m)
Krilo sp 14/15;16/15 Ø16/15 (13.40 cm²/m)
Procent armiranja: 0.86%

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 137/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Okvir: V 2 - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=120.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 33000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ_{∞} = 1.49
 ϵ_s = 0.24 ‰

Točka 11

X=22.97 m; Y=5.08 m; Z=5.95 m

Zgornja cona
 $\varnothing 25/10 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 28/15 \alpha = 90^\circ$
 Spodnja cona
 $\varnothing 25/10 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 18/15 \alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 387.32 kN/m
 M = -683.78 kNm/m
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient
 Efektivna površina betona
 Efektivni proc.armiranja
 Položaj nevtralne osi
 Napetost natezne armature
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe
 Ekvivalentni premer palice
 Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1125.0 cm²
 ρ_{ef} = 3.28 %
 x_n= 44.45 cm
 σ_s = 220.8 MPa
 kt= 0.60
 \varnothing_{eq} = 28.00 mm
 c= 36.00 mm
 σ_{sr} = 105.9 MPa
 ϵ_m = 0.79 ‰
Sr,max= 26.73 cm
a_k(t0)= 0.21 mm

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 387.32 kN/m

M = -683.78 kNm/m

Kratkotrajni vplivi

N1 = 0.00 kN/m

M = 0.00 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1125.0 cm²
 ρ_{ef} = 3.28 %
 x_n= 40.73 cm
 σ_s = 221.4 MPa
 kt= 0.40
 \varnothing_{eq} = 28.00 mm
 c= 36.00 mm
 σ_{sr} = 105.9 MPa
 ϵ_m = 0.90 ‰
Sr,max= 26.73 cm
a_k(t[∞])= 0.24 mm

Okvir: V 1 - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=120.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 33000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ_{∞} = 1.49
 ϵ_s = 0.24 ‰

Točka 12

X=1.47 m; Y=5.08 m; Z=5.95 m

Zgornja cona
 $\varnothing 25/10 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 18/15 \alpha = 90^\circ$

Spodnja cona
 $\varnothing 25/10 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 28/15 \alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 383.92 kN/m

M = 684.75 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1125.0 cm²
 ρ_{ef} = 3.28 %
 x_n= 44.40 cm
 σ_s = 220.6 MPa
 kt= 0.60
 \varnothing_{eq} = 28.00 mm
 c= 36.00 mm
 σ_{sr} = 105.9 MPa
 ϵ_m = 0.79 ‰
Sr,max= 26.73 cm
a_k(t0)= 0.21 mm

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 383.92 kN/m

M = 684.75 kNm/m

Kratkotrajni vplivi

N1 = 0.00 kN/m

M = 0.00 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1125.0 cm²
 ρ_{ef} = 3.28 %
 x_n= 40.65 cm
 σ_s = 221.2 MPa
 kt= 0.40
 \varnothing_{eq} = 28.00 mm
 c= 36.00 mm
 σ_{sr} = 105.9 MPa
 ϵ_m = 0.89 ‰
Sr,max= 26.73 cm
a_k(t[∞])= 0.24 mm

Pogled: Svod - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=103.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ_{∞} = 1.44
 ϵ_s = 0.24 ‰

Točka 1

X=2.07 m; Y=-0.72 m; Z=5.98 m

Zgornja cona
 $\varnothing 25/15 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 28/15 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 18/15 \alpha = 90^\circ$
 Spodnja cona
 $\varnothing 22/15 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 22/15 \alpha = 0^\circ$
 $\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$
 $\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$
 $\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$

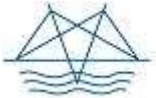
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX

N1 = 0.00 kN/m

M = -907.92 kNm/m

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 138/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Koef.vpliva oprijemljivosti arm. $k_1= 0.80$
Koeficient dilatacijskega stanja $k_2= 0.50$
Koeficient zaščitnega sloja $k_3= 3.40$
Koeficient $k_4= 0.42$
Efektivna površina betona $A_{c,ef}= 1250.0 \text{ cm}^2$
Efektivni proc.armiranja $\rho_{ef}= 5.90 \%$
Položaj nevtralne osi $x_n= 28.69 \text{ cm}$
Napetost natezne armature $\sigma_s= 135.3 \text{ MPa}$
Koef.dolgotrajnosti obtežbe $k_t= 0.60$
Ekvivalentni premer palice $\phi_{eq}= 29.22 \text{ mm}$
Zaščitni sloj betona $c= 35.39 \text{ mm}$
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke $\sigma_{sr}= 66.19 \text{ MPa}$
Relativna povprečna dilatacija $\epsilon_m= 0.48 \text{ ‰}$
Maksimalni razmak med razpokami $Sr,max= 20.45 \text{ cm}$
Širina razpoke $a_k(t_0)= 0.10 \text{ mm}$

Relativna povprečna dilatacija $\epsilon_m= 0.48 \text{ ‰}$
Maksimalni razmak med razpokami $Sr,max= 20.45 \text{ cm}$
Širina razpoke $a_k(t_0)= 0.10 \text{ mm}$

T = ∞ Prerez z razpoke

Dolgotrajni vplivi
Merodajna kombinacija: $1.00xI+1.00xII+0.50xX$
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -907.35 \text{ kNm/m}$
Kratkotrajni vplivi
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = 0.00 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm. $k_1= 0.80$
Koeficient dilatacijskega stanja $k_2= 0.50$
Koeficient zaščitnega sloja $k_3= 3.40$
Koeficient $k_4= 0.42$
Efektivna površina betona $A_{c,ef}= 1250.0 \text{ cm}^2$
Efektivni proc.armiranja $\rho_{ef}= 5.90 \%$
Položaj nevtralne osi $x_n= 30.62 \text{ cm}$
Napetost natezne armature $\sigma_s= 133.2 \text{ MPa}$
Koef.dolgotrajnosti obtežbe $k_t= 0.40$
Ekvivalentni premer palice $\phi_{eq}= 29.22 \text{ mm}$
Zaščitni sloj betona $c= 35.39 \text{ mm}$
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke $\sigma_{sr}= 66.19 \text{ MPa}$
Relativna povprečna dilatacija $\epsilon_m= 0.53 \text{ ‰}$
Maksimalni razmak med razpokami $Sr,max= 20.45 \text{ cm}$
Širina razpoke $a_k(t_\infty)= 0.11 \text{ mm}$

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=93.0 cm)
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Model elastičnosti betona
Natezna trdnost pri upogibu
Modul elastičnosti armature
Koeficient lezenja betona
Dilatacija krčenja betona

$E_b(t_0)= 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs}= 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a= 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_\infty= 1.44$
 $\epsilon_s= 0.24 \text{ ‰}$

Točka 3

$X=3.07 \text{ m}$; $Y=-0.72 \text{ m}$; $Z=6.03 \text{ m}$

Zgornja cona
 $\phi_{25/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{28/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{18/15} \alpha = 90^\circ$
Spodnja cona
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: $1.00xI+1.00xII+0.50xX$
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -676.95 \text{ kNm/m}$
Koef.vpliva oprijemljivosti arm. $k_1= 0.80$
Koeficient dilatacijskega stanja $k_2= 0.50$
Koeficient zaščitnega sloja $k_3= 3.40$
Koeficient $k_4= 0.42$

Efektivna površina betona $A_{c,ef}= 1250.0 \text{ cm}^2$
Efektivni proc.armiranja $\rho_{ef}= 5.90 \%$
Položaj nevtralne osi $x_n= 25.13 \text{ cm}$
Napetost natezne armature $\sigma_s= 112.8 \text{ MPa}$
Koef.dolgotrajnosti obtežbe $k_t= 0.60$
Ekvivalentni premer palice $\phi_{eq}= 29.22 \text{ mm}$
Zaščitni sloj betona $c= 35.39 \text{ mm}$
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke $\sigma_{sr}= 66.19 \text{ MPa}$
Relativna povprečna dilatacija $\epsilon_m= 0.37 \text{ ‰}$
Maksimalni razmak med razpokami $Sr,max= 20.45 \text{ cm}$
Širina razpoke $a_k(t_0)= 0.07 \text{ mm}$

T = ∞ Prerez z razpoke

Dolgotrajni vplivi
Merodajna kombinacija: $1.00xI+1.00xII+0.50xX$
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -676.95 \text{ kNm/m}$
Kratkotrajni vplivi
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$

T = ∞ Prerez z razpoke

Dolgotrajni vplivi
Merodajna kombinacija: $1.00xI+1.00xII+0.50xX$
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -907.92 \text{ kNm/m}$
Kratkotrajni vplivi
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = 0.00 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm. $k_1= 0.80$
Koeficient dilatacijskega stanja $k_2= 0.50$
Koeficient zaščitnega sloja $k_3= 3.40$
Koeficient $k_4= 0.42$
Efektivna površina betona $A_{c,ef}= 1250.0 \text{ cm}^2$
Efektivni proc.armiranja $\rho_{ef}= 5.90 \%$
Položaj nevtralne osi $x_n= 30.62 \text{ cm}$
Napetost natezne armature $\sigma_s= 133.3 \text{ MPa}$
Koef.dolgotrajnosti obtežbe $k_t= 0.40$
Ekvivalentni premer palice $\phi_{eq}= 29.22 \text{ mm}$
Zaščitni sloj betona $c= 35.39 \text{ mm}$
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke $\sigma_{sr}= 66.19 \text{ MPa}$
Relativna povprečna dilatacija $\epsilon_m= 0.53 \text{ ‰}$
Maksimalni razmak med razpokami $Sr,max= 20.45 \text{ cm}$
Širina razpoke $a_k(t_\infty)= 0.11 \text{ mm}$

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=103.0 cm)
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
Model elastičnosti betona
Natezna trdnost pri upogibu
Modul elastičnosti armature
Koeficient lezenja betona
Dilatacija krčenja betona

$E_b(t_0)= 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs}= 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a= 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_\infty= 1.44$
 $\epsilon_s= 0.24 \text{ ‰}$

Točka 2

$X=22.37 \text{ m}$; $Y=-0.72 \text{ m}$; $Z=5.98 \text{ m}$

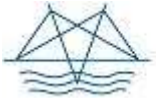
Zgornja cona
 $\phi_{25/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{28/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{18/15} \alpha = 90^\circ$
Spodnja cona
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{22/15} \alpha = 0^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$
 $\phi_{16/15} \alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: $1.00xI+1.00xII+0.50xX$
 $N_1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -907.35 \text{ kNm/m}$
Koef.vpliva oprijemljivosti arm. $k_1= 0.80$
Koeficient dilatacijskega stanja $k_2= 0.50$
Koeficient zaščitnega sloja $k_3= 3.40$
Koeficient $k_4= 0.42$

Efektivna površina betona $A_{c,ef}= 1250.0 \text{ cm}^2$
Efektivni proc.armiranja $\rho_{ef}= 5.90 \%$
Položaj nevtralne osi $x_n= 28.69 \text{ cm}$
Napetost natezne armature $\sigma_s= 135.2 \text{ MPa}$
Koef.dolgotrajnosti obtežbe $k_t= 0.60$
Ekvivalentni premer palice $\phi_{eq}= 29.22 \text{ mm}$
Zaščitni sloj betona $c= 35.39 \text{ mm}$
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke $\sigma_{sr}= 66.19 \text{ MPa}$

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 139/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

M = 0.00 kNm/m		Relativna povprečna dilatacija	$\epsilon_m =$	0.19 ‰
Koef.vpliva oprijemljivosti arm.	k1 =	Maksimalni razmak med razpokami	Sr,max =	19.41 cm
Koeficient dilatacijskega stanja	k2 =	Širina razpoke	ak(t_∞) =	0.04 mm
Koeficient zaščitnega sloja	k3 =			
Koeficient	k4 =			
Efektivna površina betona	A _{c,ef} =	Smer 2: ($\alpha = 90^\circ$)		
Efektivni proc.armiranja	$\rho_{ef} =$	<u>T = 0 Prerez brez razpoke</u>		
Položaj nevtralne osi	x _n =	<u>T = ∞ Prerez brez razpoke</u>		
Napetost natezne armature	$\sigma_s =$			
Koef.dolgotrajnosti obtežbe	kt =			
Ekvivalentni premer palice	$\phi_{eq} =$			
Zaščitni sloj betona	c =			
Napetost v armaturi pri pojavi razpoke	$\sigma_{sr} =$	C30/37 (d,pl=61.0 cm)		
Relativna povprečna dilatacija	$\epsilon_m =$	Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)		
Maksimalni razmak med razpokami	Sr,max =	Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)		
Širina razpoke	ak(t_∞) =	Model elastičnosti betona	Eb(t0) =	34000 MPa
		Natezna trdnost pri upogibu	fbzs =	2.90 MPa
		Modul elastičnosti armature	Ea =	2.00e+5 MPa
		Koeficient lezenja betona	$\phi_{\infty} =$	1.44
		Dilatacija krčenja betona	$\epsilon_s =$	0.24 ‰

Smer 2: ($\alpha = 90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=63.0 cm)		
Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)		
Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)		
Model elastičnosti betona	Eb(t0) =	34000 MPa
Natezna trdnost pri upogibu	fbzs =	2.90 MPa
Modul elastičnosti armature	Ea =	2.00e+5 MPa
Koeficient lezenja betona	$\phi_{\infty} =$	1.44
Dilatacija krčenja betona	$\epsilon_s =$	0.24 ‰

Točka 4

X=10.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.24 m

Zgornja cona
Ø16/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø14/15 $\alpha = 90^\circ$
Spodnja cona
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha = 0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m

M = 256.05 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

k1 =	0.80
k2 =	0.50
k3 =	3.40
k4 =	0.42
A _{c,ef} =	1250.0 cm ²
$\rho_{ef} =$	6.08 %
x _n =	13.14 cm
$\sigma_s =$	64.84 MPa
kt =	0.60
$\phi_{eq} =$	22.00 mm
c =	39.00 mm
$\sigma_{sr} =$	64.74 MPa
$\epsilon_m =$	0.19 ‰
Sr,max =	19.41 cm
ak(t0) =	0.04 mm

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m

M = 256.05 kNm/m

Kratkotrajni vplivi

N1 = 0.00 kN/m

M = 0.00 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

k1 =	0.80
k2 =	0.50
k3 =	3.40
k4 =	0.42
A _{c,ef} =	1250.0 cm ²
$\rho_{ef} =$	6.08 %
x _n =	12.22 cm
$\sigma_s =$	64.84 MPa
kt =	0.40
$\phi_{eq} =$	22.00 mm
c =	39.00 mm
$\sigma_{sr} =$	64.74 MPa

Točka 5

X=11.07 m; Y=-0.72 m; Z=6.25 m

Zgornja cona
Ø16/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø14/15 $\alpha = 90^\circ$
Spodnja cona
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha = 0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m

M = 290.69 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

k1 =	0.80
k2 =	0.50
k3 =	3.40
k4 =	0.42
A _{c,ef} =	1250.0 cm ²
$\rho_{ef} =$	6.08 %
x _n =	12.52 cm
$\sigma_s =$	76.37 MPa
kt =	0.60
$\phi_{eq} =$	22.00 mm
c =	39.00 mm
$\sigma_{sr} =$	64.74 MPa
$\epsilon_m =$	0.23 ‰
Sr,max =	19.41 cm
ak(t0) =	0.04 mm

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m

M = 290.69 kNm/m

Kratkotrajni vplivi

N1 = 0.00 kN/m

M = 0.00 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

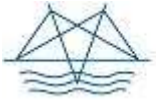
A _{c,ef} =	1250.0 cm ²
$\rho_{ef} =$	6.08 %
x _n =	10.88 cm
$\sigma_s =$	76.66 MPa
kt =	0.40
$\phi_{eq} =$	22.00 mm
c =	39.00 mm
$\sigma_{sr} =$	64.74 MPa
$\epsilon_m =$	0.25 ‰
Sr,max =	19.41 cm
ak(t_∞) =	0.05 mm

Smer 2: ($\alpha = 90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=61.0 cm)

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobetina	Stran: 140/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ^∞ = 1.44
 ϵ_s = 0.24 ‰

Spodnja cona
 Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Točka 6

X=13.37 m; Y=-0.72 m; Z=6.25 m

Zgornja cona
 Ø16/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø14/15 $\alpha = 90^\circ$
 Spodnja cona
 Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$
 Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m
 M = 290.69 kNm/m
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient
 Efektivna površina betona
 Efektivni proc.armiranja
 Položaj nevtralne osi
 Napetost natezne armature
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe
 Ekvivalentni premer palice
 Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1250.0 cm²
 ρ_{ef} = 6.08 %
 x_n= 12.52 cm
 σ_s = 76.37 MPa
 kt= 0.60
 Ø_{eq}= 22.00 mm
 c= 39.00 mm
 σ_{sr} = 64.74 MPa
 ϵ_m = 0.23 ‰
Sr,max= 19.41 cm
ak(t0)= 0.04 mm

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m
 M = 256.05 kNm/m
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm. k1= 0.80
 Koeficient dilatacijskega stanja k2= 0.50
 Koeficient zaščitnega sloja k3= 3.40
 Koeficient k4= 0.42
 Efektivna površina betona A_{c,ef}= 1250.0 cm²
 Efektivni proc.armiranja ρ_{ef} = 6.08 %
 Položaj nevtralne osi x_n= 13.14 cm
 Napetost natezne armature σ_s = 64.84 MPa
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe kt= 0.60
 Ekvivalentni premer palice Ø_{eq}= 22.00 mm
 Zaščitni sloj betona c= 39.00 mm
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke σ_{sr} = 64.74 MPa
 Relativna povprečna dilatacija ϵ_m = 0.19 ‰
Maksimalni razmak med razpokami **Sr,max= 19.41 cm**
Širina razpoke **ak(t0)= 0.04 mm**

T = ∞ Prerez z razpoke

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX

N1 = 0.00 kN/m
 M = 256.05 kNm/m
 Kratkotrajni vplivi
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 0.00 kNm/m
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm. k1= 0.80
 Koeficient dilatacijskega stanja k2= 0.50
 Koeficient zaščitnega sloja k3= 3.40
 Koeficient k4= 0.42
 Efektivna površina betona A_{c,ef}= 1250.0 cm²
 Efektivni proc.armiranja ρ_{ef} = 6.08 %
 Položaj nevtralne osi x_n= 12.22 cm
 Napetost natezne armature σ_s = 64.83 MPa
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe kt= 0.40
 Ekvivalentni premer palice Ø_{eq}= 22.00 mm
 Zaščitni sloj betona c= 39.00 mm
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke σ_{sr} = 64.74 MPa
 Relativna povprečna dilatacija ϵ_m = 0.19 ‰
Maksimalni razmak med razpokami **Sr,max= 19.41 cm**
Širina razpoke **ak(t∞)= 0.04 mm**

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d_{pl}=102.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ^∞ = 1.44
 ϵ_s = 0.24 ‰

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d_{pl}=63.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ^∞ = 1.44
 ϵ_s = 0.24 ‰

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

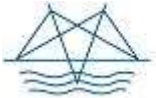
T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX

Točka 7

X=14.37 m; Y=-0.72 m; Z=6.24 m

Zgornja cona
 Ø16/15 $\alpha = 0^\circ$
 Ø14/15 $\alpha = 90^\circ$

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 141/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -907.92 \text{ kNm/m}$
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient
 Efektivna površina betona
 Efektivni proc.armiranja
 Položaj nevtralne osi
 Napetost natezne armature
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe
 Ekvivalentni premer palice
 Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 28.33 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 136.8 \text{ MPa}$
 $kt = 0.60$
 $\phi_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.49 \text{ ‰}$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t0) = 0.10 \text{ mm}$

Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

$c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.27 \text{ ‰}$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t0) = 0.05 \text{ mm}$

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi
 Merodajna kombinacija: $1.00xI + 1.00xII + 0.50xX$
 $N1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = -489.02 \text{ kNm/m}$
 Kratkotrajni vplivi
 $N1 = 0.00 \text{ kN/m}$
 $M = 0.00 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 28.20 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 86.66 \text{ MPa}$
 $kt = 0.40$
 $\phi_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.30 \text{ ‰}$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t\infty) = 0.06 \text{ mm}$

Smer 2: ($\alpha = 90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=93.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Model elastičnosti betona

Natezna trdnost pri upogibu

Modul elastičnosti armature

Koeficient lezenja betona

Dilatacija krčenja betona

$E_b(t0) = 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_{\infty} = 1.44$
 $\epsilon_s = 0.24 \text{ ‰}$

Smer 2: ($\alpha = 90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=86.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Model elastičnosti betona

Natezna trdnost pri upogibu

Modul elastičnosti armature

Koeficient lezenja betona

Dilatacija krčenja betona

$E_b(t0) = 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_{\infty} = 1.44$
 $\epsilon_s = 0.24 \text{ ‰}$

Točka 8

X=20.37 m; Y=-0.72 m; Z=6.08 m

Zgornja cona

Ø25/15 $\alpha = 0^\circ$

Ø28/15 $\alpha = 0^\circ$

Ø18/15 $\alpha = 90^\circ$

Spodnja cona

Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$

Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$

Ø22/15 $\alpha = 0^\circ$

Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Ø16/15 $\alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha = 0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: $1.00xI + 1.00xII + 0.50xX$

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -489.02 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 22.68 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 88.83 \text{ MPa}$
 $kt = 0.60$
 $\phi_{eq} = 29.22 \text{ mm}$

Smer 1: ($\alpha = 0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: $1.00xI + 1.00xII + 0.50xX$

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -676.91 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 25.13 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 112.8 \text{ MPa}$
 $kt = 0.60$
 $\phi_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.37 \text{ ‰}$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t0) = 0.07 \text{ mm}$

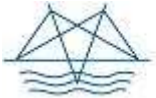
T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: $1.00xI + 1.00xII + 0.50xX$

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -676.91 \text{ kNm/m}$

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 142/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Kratkotrajni vplivi

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = 0.00 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 28.56 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 110.7 \text{ MPa}$
 $kt = 0.40$
 $\sigma_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.42 \%$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t^\infty) = 0.09 \text{ mm}$

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=86.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Model elastičnosti betona

Natezna trdnost pri upogibu

Modul elastičnosti armature

Koeficient lezenja betona

Dilatacija krčenja betona

$\sigma_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.54 \%$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t^\infty) = 0.11 \text{ mm}$

$E_b(t0) = 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi^\infty = 1.44$
 $\epsilon_s = 0.24 \%$

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d,pl=102.0 cm)

Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)

Model elastičnosti betona

Natezna trdnost pri upogibu

Modul elastičnosti armature

Koeficient lezenja betona

Dilatacija krčenja betona

$E_b(t0) = 34000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.90 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi^\infty = 1.44$
 $\epsilon_s = 0.24 \%$

Točka 2

X=22.37 m; Y=-0.72 m; Z=5.98 m

Zgornja cona

$\varnothing 25/15 \alpha = 0^\circ$

$\varnothing 28/15 \alpha = 0^\circ$

$\varnothing 18/15 \alpha = 90^\circ$

Spodnja cona

$\varnothing 22/15 \alpha = 0^\circ$

$\varnothing 22/15 \alpha = 0^\circ$

$\varnothing 22/15 \alpha = 0^\circ$

$\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$

$\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$

$\varnothing 16/15 \alpha = 90^\circ$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -907.35 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 28.33 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 136.7 \text{ MPa}$
 $kt = 0.60$
 $\sigma_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.48 \%$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t0) = 0.10 \text{ mm}$

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Prerez z razpoko

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -489.04 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$k1 = 0.80$
 $k2 = 0.50$
 $k3 = 3.40$
 $k4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 22.68 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 88.83 \text{ MPa}$
 $kt = 0.60$
 $\sigma_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.27 \%$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t0) = 0.05 \text{ mm}$

T = ∞ Prerez z razpoko

Dolgotrajni vplivi

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = -489.04 \text{ kNm/m}$

Kratkotrajni vplivi

$N1 = 0.00 \text{ kN/m}$

$M = 0.00 \text{ kNm/m}$

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Koeficient dilatacijskega stanja

Koeficient zaščitnega sloja

Koeficient

Efektivna površina betona

Efektivni proc.armiranja

Položaj nevtralne osi

Napetost natezne armature

Koef.dolgotrajnosti obtežbe

Ekvivalentni premer palice

Zaščitni sloj betona

Napetost v armaturi pri pojavi razpoke

Relativna povprečna dilatacija

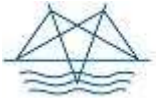
Maksimalni razmak med razpokami

Širina razpoke

$A_{c,ef} = 1250.0 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.90 \%$
 $x_n = 28.20 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 86.66 \text{ MPa}$
 $kt = 0.40$
 $\sigma_{eq} = 29.22 \text{ mm}$
 $c = 35.39 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 66.19 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.30 \%$
 $Sr, max = 20.45 \text{ cm}$
 $a_k(t^\infty) = 0.06 \text{ mm}$

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 143/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

T = ∞ Prerez brez razpoke

C30/37 (d.pl=60.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 φ∞= 1.44
 εs= 0.24 ‰

Točka 13

X=12.45 m; Y=-0.72 m; Z=6.25 m

Zgornja cona
 Ø16/15 α = 0°
 Ø14/15 α = 90°
 Spodnja cona
 Ø22/15 α = 0°
 Ø22/15 α = 0°
 Ø22/15 α = 0°
 Ø16/15 α = 90°
 Ø16/15 α = 90°
 Ø16/15 α = 90°

Smer 1: (α=0°)

T = 0 Prerez z razpoke

Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 304.41 kNm/m
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient
 Efektivna površina betona
 Efektivni proc.armiranja
 Položaj nevtralne osi
 Napetost natezne armature

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1250.0 cm²
 ρ_{ef}= 6.08 %
 x_n= 12.22 cm
 σ_s= 81.50 MPa

Koef.dolgotrajnosti obtežbe
 Ekvivalentni premer palice
 Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

kt= 0.60
 Ø_{eq}= 22.00 mm
 c= 39.00 mm
 σ_{sr}= 64.74 MPa
 ε_m= 0.24 ‰
Sr,max= 19.41 cm
a_k(t0)= 0.05 mm

T = ∞ Prerez z razpoke

Dolgotrajni vplivi
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 304.41 kNm/m
 Kratkotrajni vplivi
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 0.00 kNm/m

Koef.vpliva oprijemljivosti arm.
 Koeficient dilatacijskega stanja
 Koeficient zaščitnega sloja
 Koeficient
 Efektivna površina betona
 Efektivni proc.armiranja
 Položaj nevtralne osi
 Napetost natezne armature
 Koef.dolgotrajnosti obtežbe
 Ekvivalentni premer palice
 Zaščitni sloj betona
 Napetost v armaturi pri pojavi razpoke
 Relativna povprečna dilatacija
Maksimalni razmak med razpokami
Širina razpoke

k1= 0.80
 k2= 0.50
 k3= 3.40
 k4= 0.42
 A_{c,ef}= 1250.0 cm²
 ρ_{ef}= 6.08 %
 x_n= 10.33 cm
 σ_s= 81.92 MPa
 kt= 0.40
 Ø_{eq}= 22.00 mm
 c= 39.00 mm
 σ_{sr}= 64.74 MPa
 ε_m= 0.28 ‰
Sr,max= 19.41 cm
a_k(t∞)= 0.05 mm

Smer 2: (α=90°)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

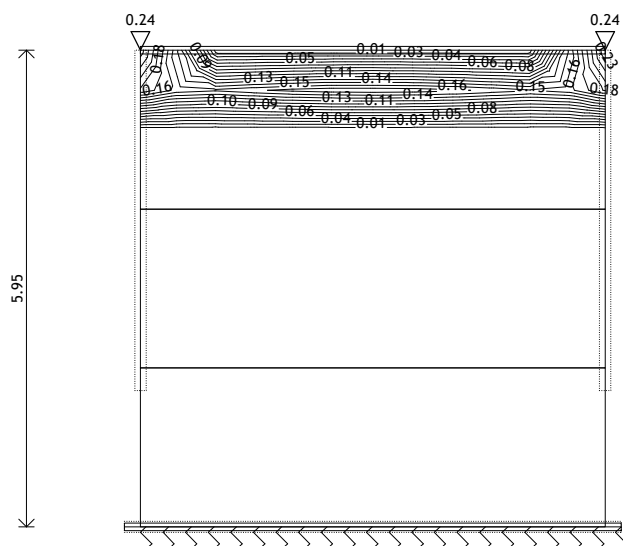


Investitor: Občina Nazarje

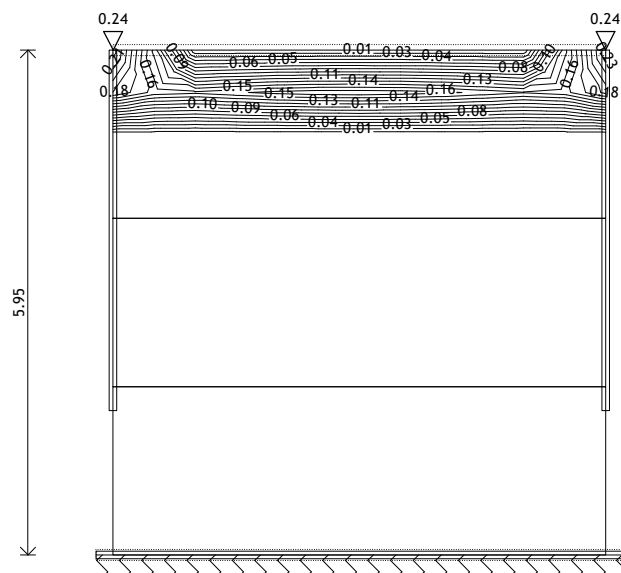
Datum: junij 2022

STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto

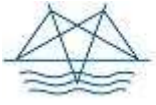
Merodajna obtežba: I+II
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N



Merodajna obtežba: I+II
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500N



Okvir: V_1
max $a_{k2,t\infty} = 0.24 \text{ mm}$

 PROVOG inženirske storitve	Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina	Stran: 145/146
	Investitor: Občina Nazarje	Datum: junij 2022
	STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto	

Okvir: V 2 - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=120.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Eb(t0)= 33000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 k1= 0.80

Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona
 Kot = 90°

φ^{∞} = 1.49
 ε_s = 0.24 ‰

Prerez 1-1

X=22.97 m; Y=2.18 m; Z=5.95 m

Zgornja cona
 Ø25/10 α = 0°
 Ø28/15 α = 90°
 Spodnja cona
 Ø25/10 α = 0°
 Ø18/15 α = 90°

T = 0
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX
 N1 = -477.42 kN/m
 M = -733.76 kNm/m

Velikost začetnega upogiba **ug(0)= 2.26 mm**

T = ∞
 Dolgotrajni vplivi
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX
 N1 = -477.42 kN/m
 M = -733.76 kNm/m

Velikost trajnega upogiba **ug(∞)= 5.86 mm**

Okvir: V 1 - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=120.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Eb(t0)= 33000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 k1= 0.80

Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona
 Kot = 90°

φ^{∞} = 1.49
 ε_s = 0.24 ‰

X=1.47 m; Y=2.18 m; Z=5.95 m

Zgornja cona
 Ø25/10 α = 0°
 Ø18/15 α = 90°
 Spodnja cona
 Ø25/10 α = 0°

Ø28/15 α = 90°

T = 0
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX
 N1 = -484.67 kN/m
 M = 733.52 kNm/m

Velikost začetnega upogiba **ug(0)= 2.26 mm**

T = ∞
 Dolgotrajni vplivi
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xX
 N1 = -484.67 kN/m
 M = 733.52 kNm/m

Velikost trajnega upogiba **ug(∞)= 5.86 mm**

Pogled: Svod - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C30/37 (d,pl=60.0 cm)
 Zgornja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Spodnja cona: S500N (a=5.0 cm)
 Model elastičnosti betona
 Natezna trdnost pri upogibu
 Modul elastičnosti armature
 Koef.vpliva oprijemljivosti arm.

Eb(t0)= 34000 MPa
 fbzs= 2.90 MPa
 Ea= 2.00e+5 MPa
 k1= 0.80

Koeficient lezenja betona
 Dilatacija krčenja betona
 Kot = 0°

φ^{∞} = 1.44
 ε_s = 0.24 ‰

X=12.45 m; Y=2.18 m; Z=6.25 m

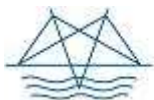
Zgornja cona
 Ø16/15 α = 0°
 Ø14/15 α = 90°
 Spodnja cona
 Ø22/15 α = 0°
 Ø22/15 α = 0°
 Ø16/15 α = 90°
 Ø16/15 α = 90°
 Ø16/15 α = 90°

T = 0
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 287.83 kNm/m

Velikost začetnega upogiba **ug(0)= 5.77 mm**

T = ∞
 Dolgotrajni vplivi
 Merodajna kombinacija: 1.00xI+1.00xII+0.50xIX
 N1 = 0.00 kN/m
 M = 287.83 kNm/m

Velikost trajnega upogiba **ug(∞)= 28.48 mm**



PROVOG
inženirske storitve

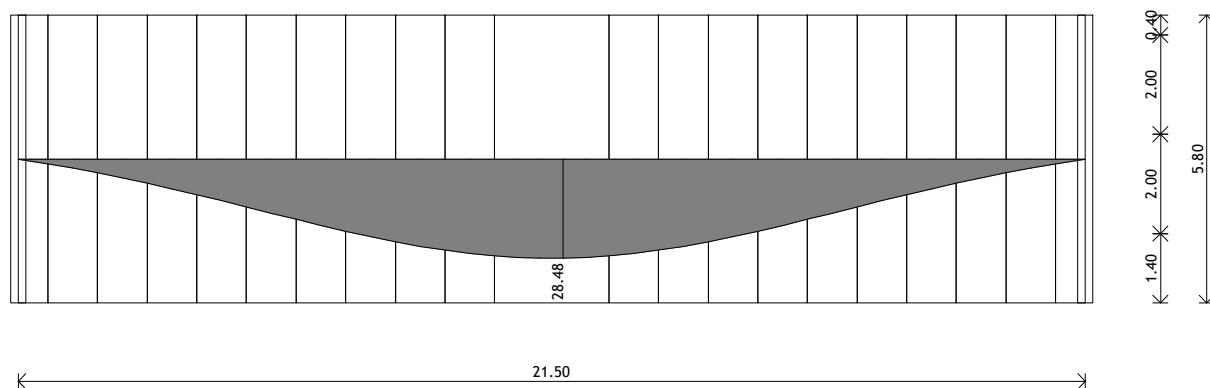
Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

Stran: 146/146

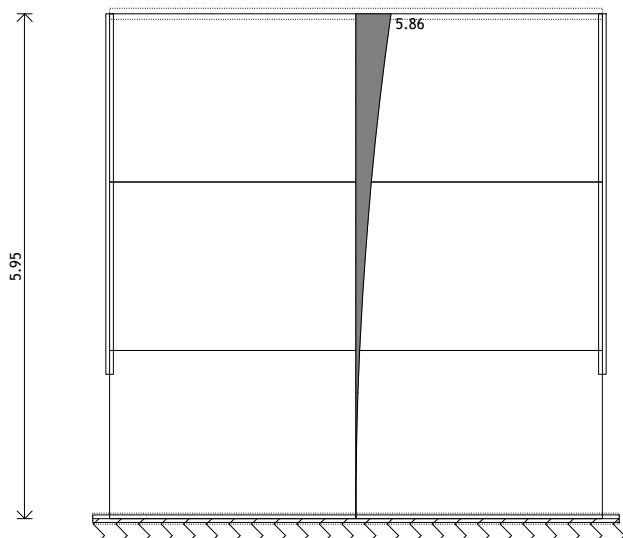
Investitor: Občina Nazarje

Datum: junij 2022

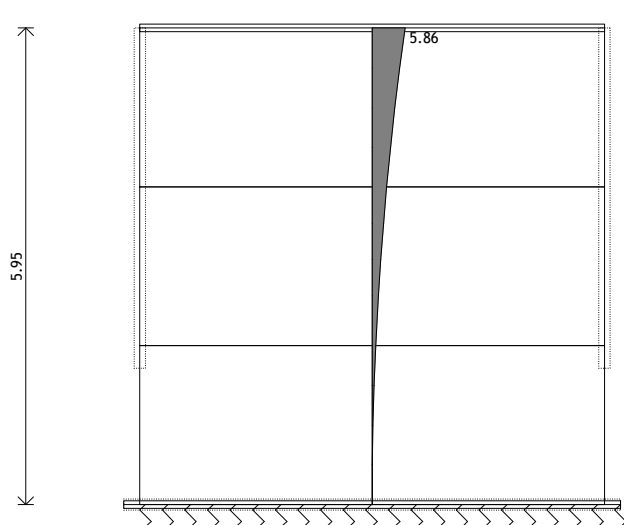
STATIČNI IZRAČUN: Most čez Dreto



Pogled: Svod
Diagram pomikov v plošči (T^∞)



Okvir: V_1
Diagram pomikov v plošči (T^∞)



Okvir: V_2
Diagram pomikov v plošči (T^∞)



PRILOGA 2

IZRAČUN VIŠINE ZAVAROVANJA S KAMNITO ZLOŽBO

priloga **2.1**

- po obrazcu VGI

vodotok, kraj:

Dreta, Žlavor

odsek struge, objekt:

Most - Dolvodno

podatki:

$h =$	3.50	m	višina visoke vode (ali projektirana višina brežine)
$i =$	0.79	%	padec nivelete struge
$S =$	100.00	N/m^2	mejna vlečna sila vode
$G_v =$	1250	kg/m^3	specifična teža vode (lahko s plavinami)

$$H' = 2.468 \text{ m} = h - (S / (G_v \cdot g \cdot i))$$

$$H = 2.50 \text{ m} \quad \text{višina zavarovanja (nad niveleto)}$$

IZRAČUN VIŠINE ZAVAROVANJA S KAMNITO ZLOŽBO

priloga **2.2**

- po obrazcu VGI

vodotok, kraj:

Dreta, Žlavor

odsek struge, objekt:

Most - Gorvodno

podatki:

$h =$	3.00	m	višina visoke vode (ali projektirana višina brežine)
$i =$	0.79	%	padec nivelete struge
$S =$	100.00	N/m^2	mejna vlečna sila vode
$G_v =$	1250	kg/m^3	specifična teža vode (lahko s plavinami)

$$H' = 1.968 \text{ m} = h - (S / (G_v \cdot g \cdot i))$$

$$H = 2.00 \text{ m} \quad \text{višina zavarovanja (nad niveleto)}$$

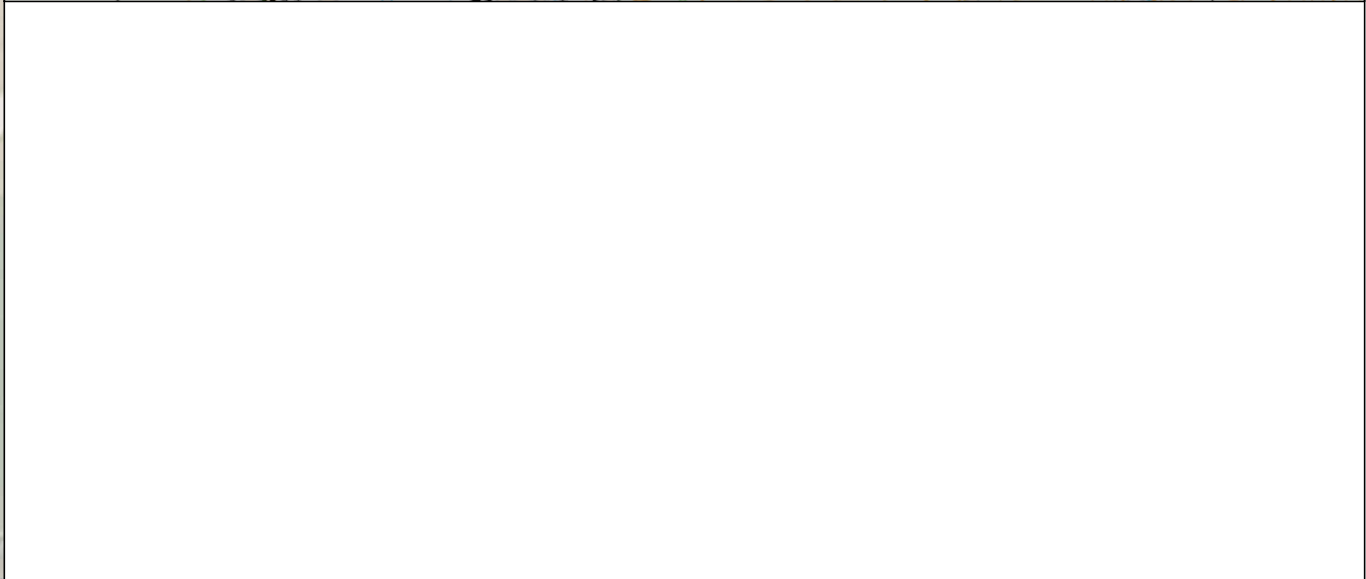
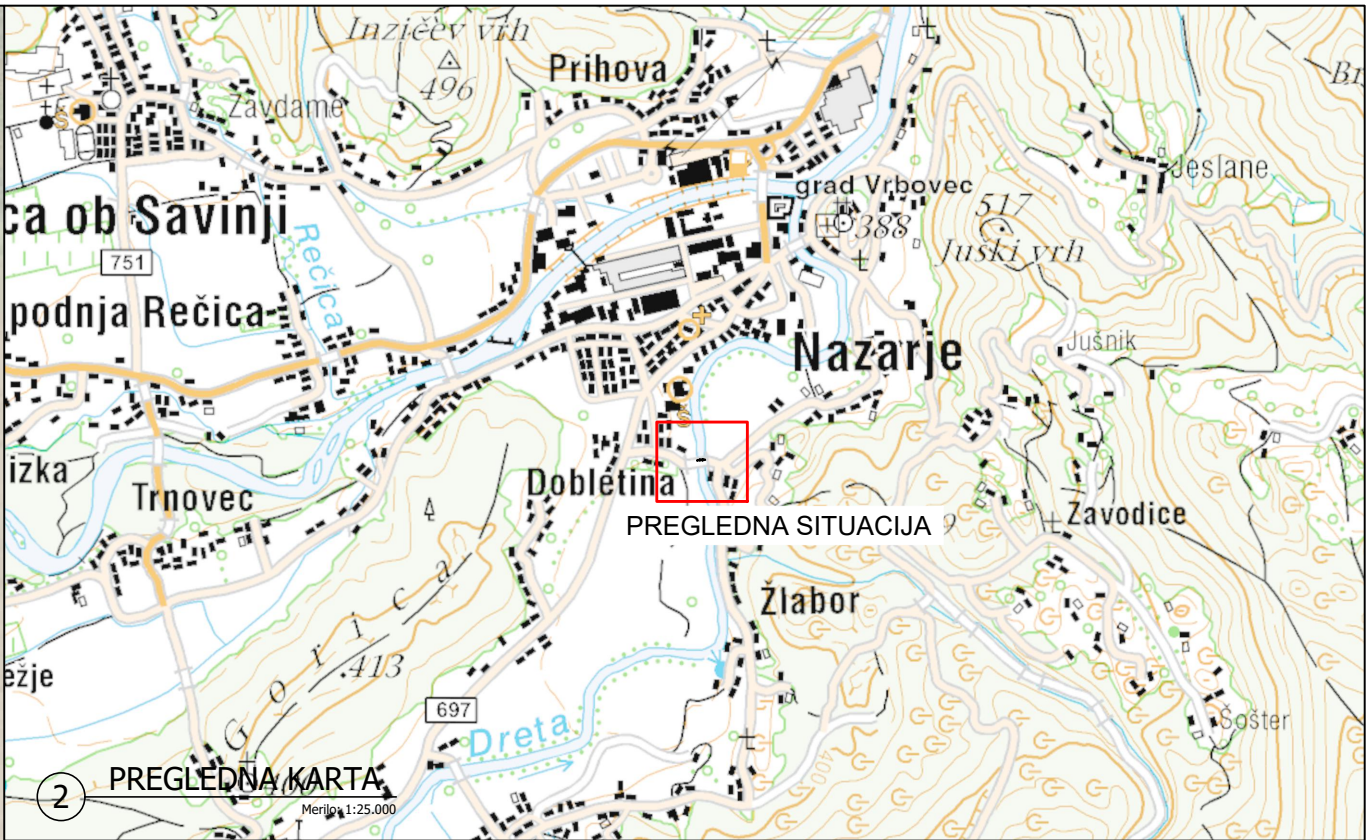
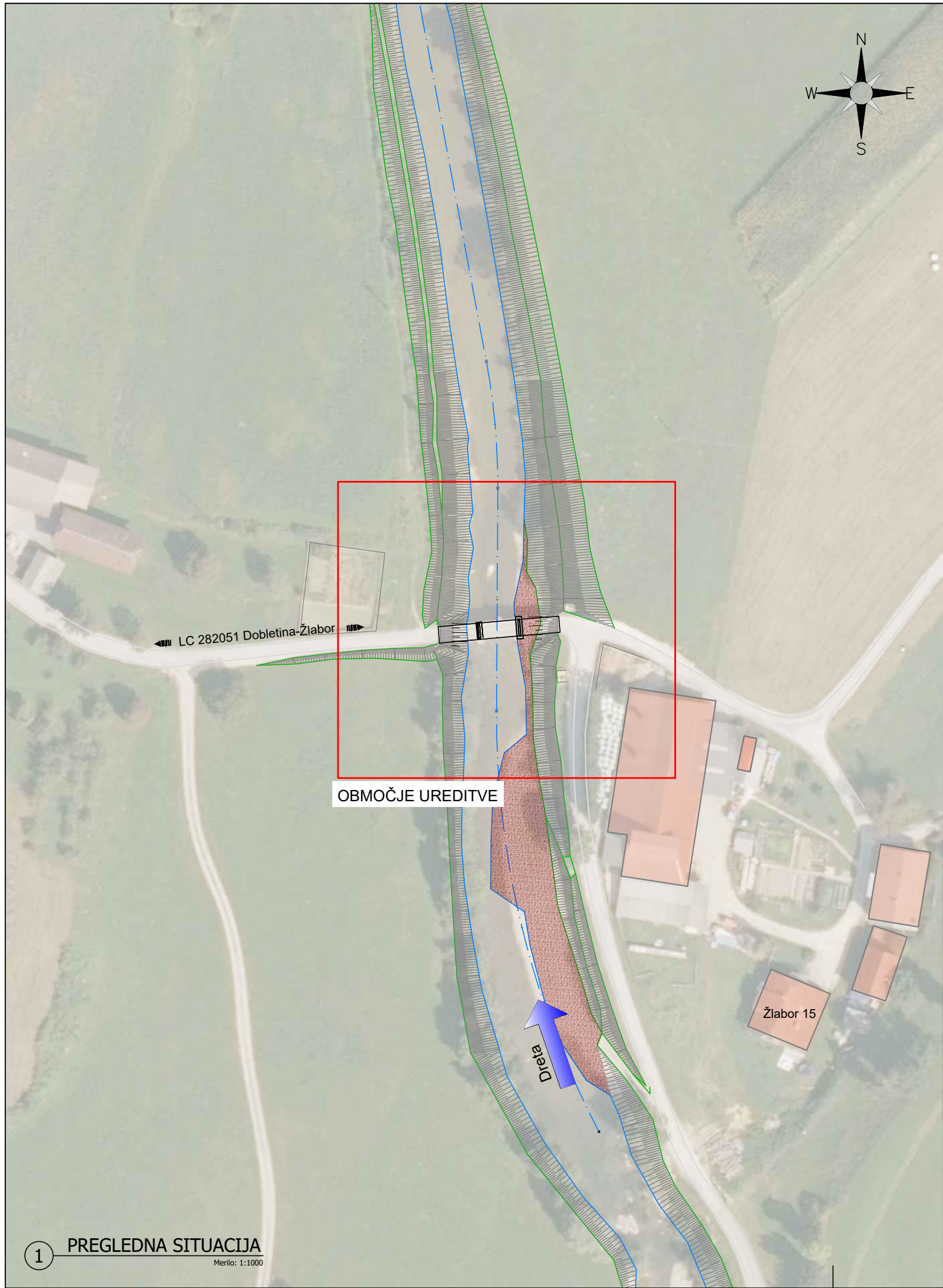



T.2. POPIS DEL IN PROJEKTANTSKI PREDRAČUN

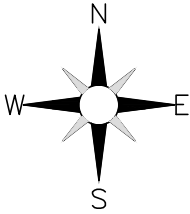



G. RISBE

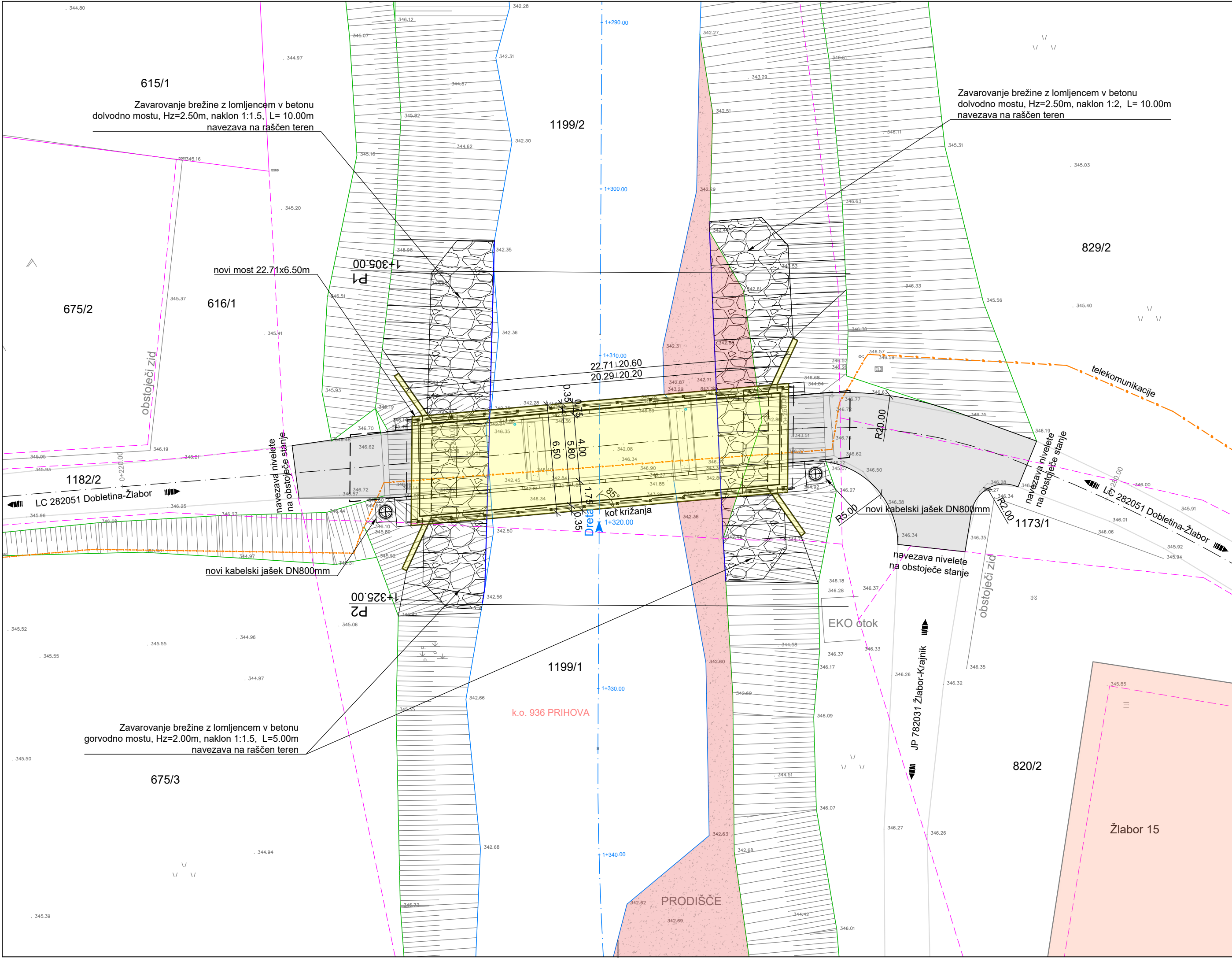
<i>št. risbe</i>	<i>opis</i>	<i>merilo</i>
G.1	<i>Pregledna situacija</i>	<i>1:1.000; 1:25.000</i>
G.2	<i>Situacija obstoječega stanja</i>	<i>1:200</i>
G.3	<i>Gradbena situacija</i>	<i>1:200</i>
G.4	<i>Situacija zakoličbe</i>	<i>1:100</i>
G.5	<i>Situacija prometne ureditve</i>	<i>1:200</i>
G.6	<i>Zbirna karta komunalnih vodov</i>	<i>1:200</i>
G.7	<i>Katastrska situacija</i>	<i>1:200</i>
G.8.1	<i>Tloris mostu</i>	<i>1:50</i>
G.8.2	<i>Vzdolžni prerez mostu A-A</i>	<i>1:50</i>
G.8.3	<i>Prečni prerez mostu B-B</i>	<i>1:50</i>
G.9.1	<i>Vzdolžni profil ceste</i>	<i>1:200/100</i>
G.9.2	<i>Vzdolžni profil vodotoka</i>	<i>1:200/100</i>
G.10.1	<i>Karakteristični profil mostu</i>	<i>1:50</i>
G.10.2	<i>Karakteristični profil ceste</i>	<i>1:50</i>
G.10.3	<i>Prečna profila vodotoka P1-P2</i>	<i>1:100</i>
G.11.1	<i>Načrt ograje</i>	<i>1:50, 1:25, 1:10, 1:5</i>
G.11.2	<i>Detajl merilnega čepa na podporah</i>	<i>1:2</i>
G.11.3	<i>Detajl merilnega čepa na prekladni plošči</i>	<i>1:5</i>
G.11.4	<i>Detajl prehoda novega vozišča v obstoječe stanje</i>	<i>1:50</i>
G.11.5	<i>Detajl postavitve prometnega znaka</i>	<i>1:25</i>
G.11.6	<i>Tabelarični prikaz prometne signalizacije in opreme</i>	<i>/</i>
G.11.7	<i>Detajl kabskega jaška DN800</i>	<i>1:10</i>
G.11.8	<i>Detajl obbetoniranja obstoječega kabskega voda</i>	<i>1:10</i>
G.11.9	<i>Detajl zavarovanja</i>	<i>1:50</i>
G.12.1	<i>Opažni načrt opornika s temeljem in krili v osi 1</i>	<i>1:50</i>
G.12.2	<i>Opažni načrt opornika s temeljem in krili v osi 2</i>	<i>1:50</i>
G.12.3	<i>Opažni načrt prekladne konstrukcije</i>	<i>1:50</i>
G.13.1	<i>Armaturni načrt temeljev</i>	<i>1:25</i>
G.13.2	<i>Armaturni načrt opornika v osi 1</i>	<i>1:25</i>
G.13.3	<i>Armaturni načrt opornika v osi 2</i>	<i>1:25</i>
G.13.4	<i>Armaturni načrt prekladne konstrukcije</i>	<i>1:50; 1:25</i>
G.13.5	<i>Armaturni načrt robnih vencev</i>	<i>1:50; 1:25</i>
G.13.6	<i>Opažni in armaturni načrt prehodnih plošč</i>	<i>1:25</i>



Investitor:				Projekt:		
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina		
Projektant:				Načrt:		
 PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina		
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij		
Vodja proj.:		Ime in priimek:	Id. št.:	Vsebina risbe (dokumenta): PREGLEDNA SITUACIJA		
Pooblaščen inženir:		Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810			
Projektant:		Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590			
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:1000; 1:25.000	PZI	282051	november 2022	G.1



Investitor:				Projekt:									
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
<div>Projektant:</div> <div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt:									
				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij									
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebinska risba (dokumenta): SITUACIJA OBSTOJEČEGA STANJA								
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810										
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590										
Projektant:													
Št. projekta:		Št. načrta:		Merilo:		Faza:		Št. odseka:		Datum:		Št. risbe:	
21/33		21/33		M 1:200		PZI		282051		november 2022		G.2	



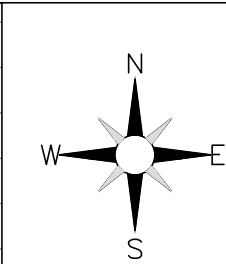
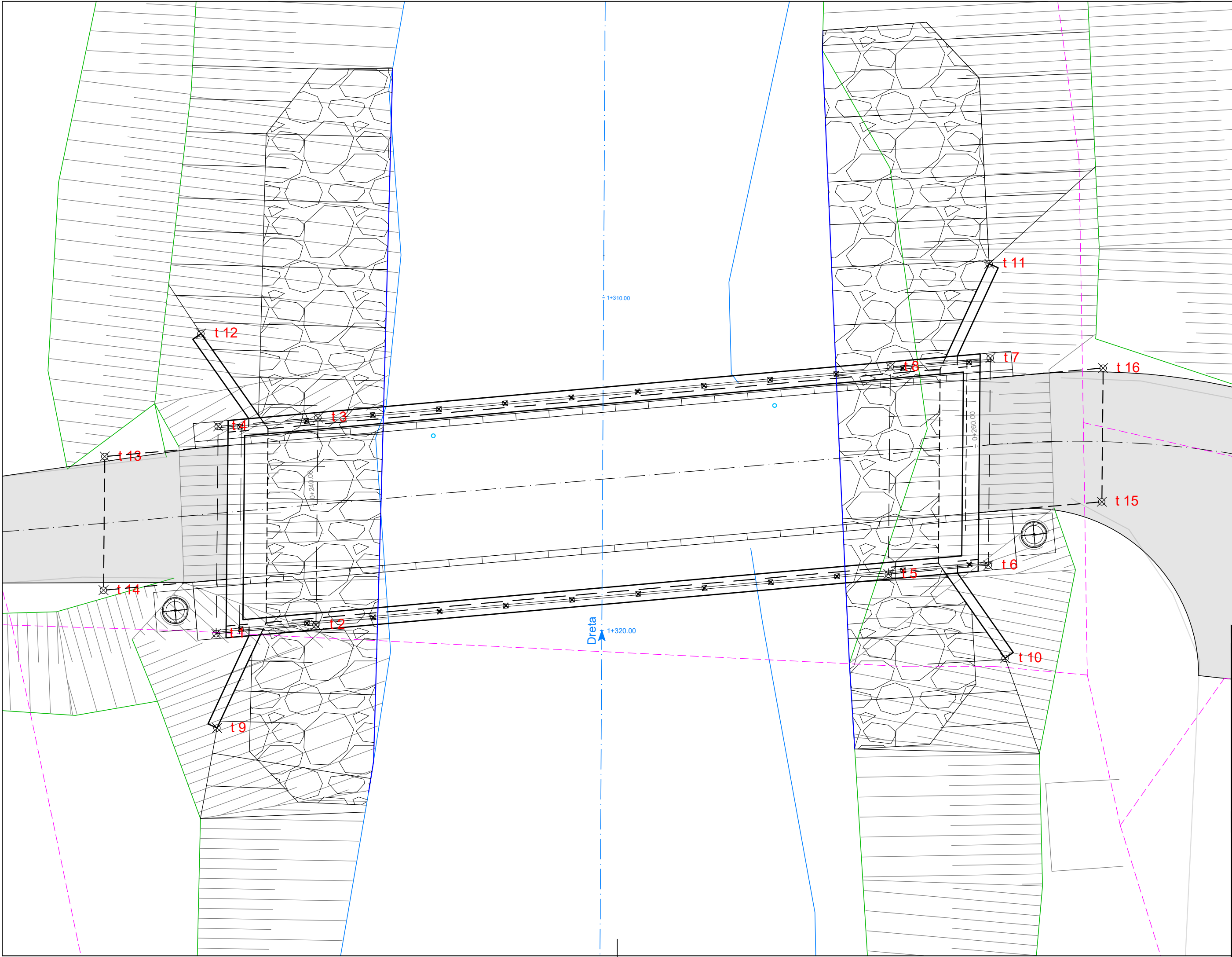
N

W


E

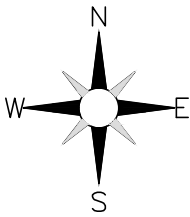
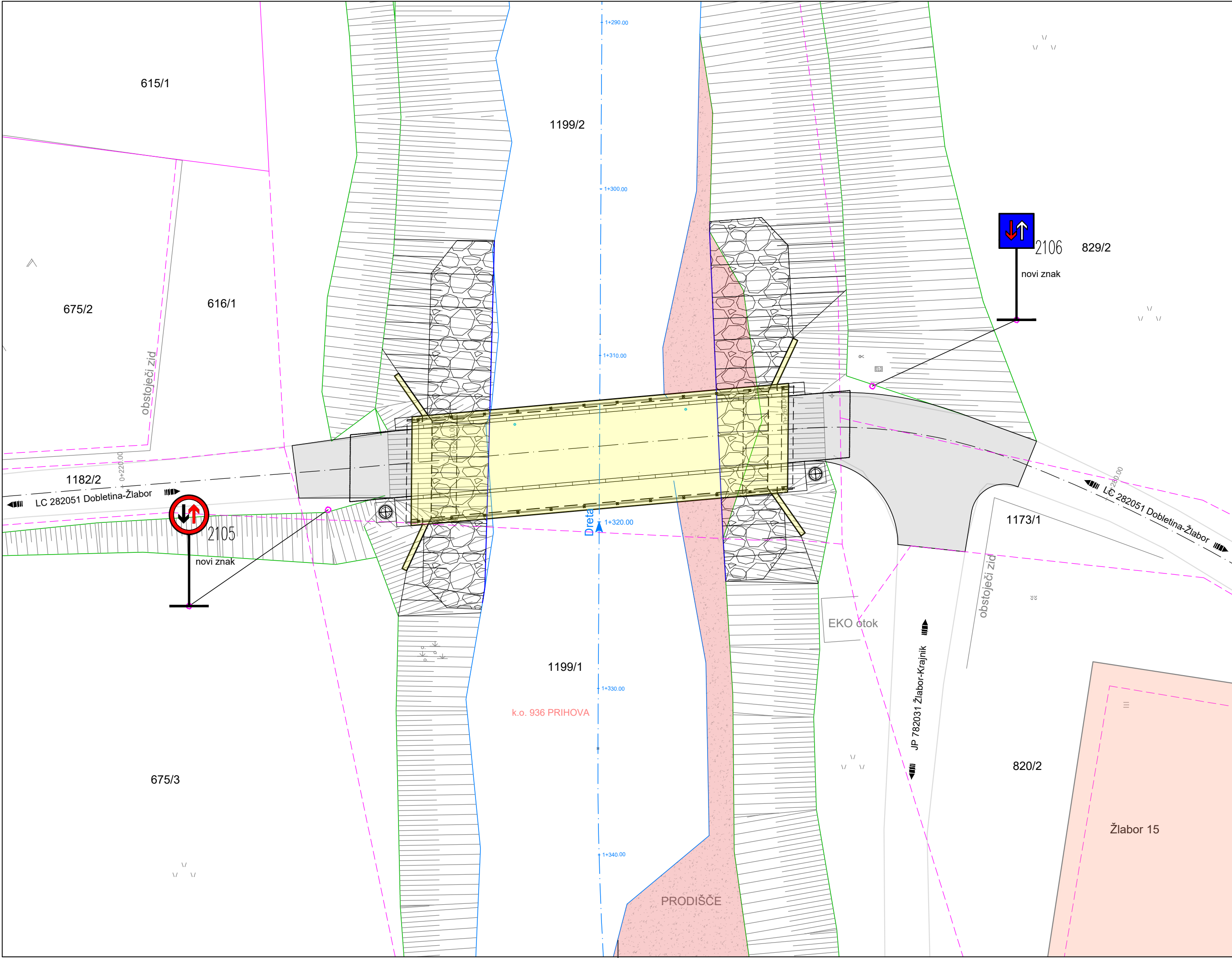
S


Investitor:				Projekt:		
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina		
Projektant:				Načrt:		
<div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div><div>N</div><div>W</div><div>E</div><div>S</div></div><div><div><div><div></div><div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div></div>						

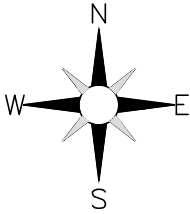
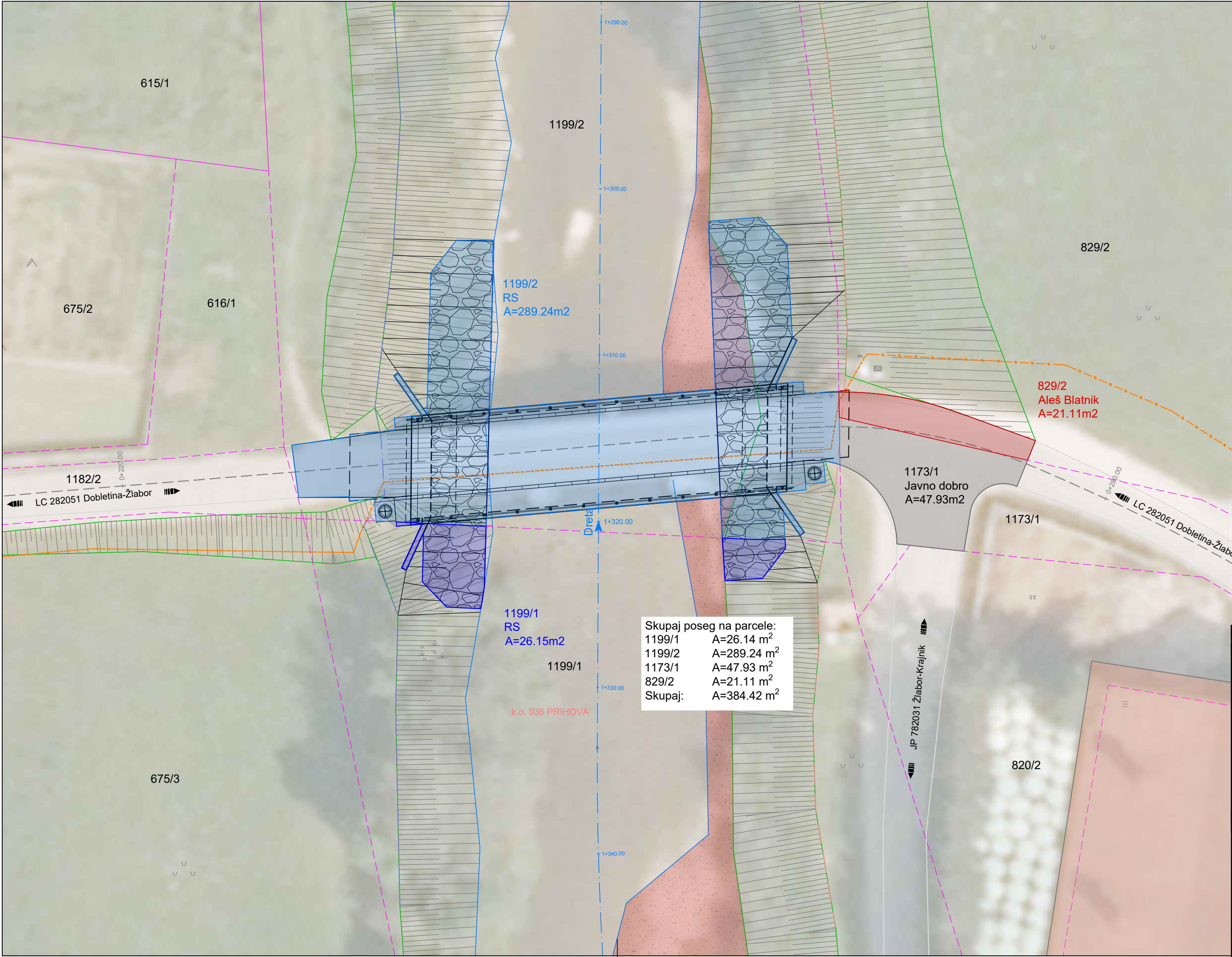



ZAKOLIČBA		
Ime točke	koordinata-x	koordinata-y
t 1	130382.70	495927.28
t 2	130382.97	495930.28
t 3	130389.20	495930.34
t 4	130388.93	495927.34
t 5	130384.49	495947.50
t 6	130384.76	495950.50
t 7	130390.99	495950.56
t 8	130390.72	495947.56
t 9	130379.87	495927.31
t 10	130381.97	495951.01
t 11	130393.83	495950.53
t 12	130391.73	495926.83
t 13	130388.03	495923.93
t 14	130384.01	495923.89
t 15	130386.67	495953.92
t 16	130390.69	495953.96

Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
<div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij									
Vodja proj.:		Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebine risbe (dokumenta): SITUACIJA ZAKOLIČBE							
Pooblaščen inženir:		Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810									
Projektant:		Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590									
Št. projekta:		Št. načrta:		Merilo:		Faza:		Št. odseka:		Datum:		Št. risbe:	
21/33		21/33		M 1:100		PZI		282051		november 2022		G.4	



Investitor:				Projekt:		
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina		
<div>Projektant:</div> <div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt:		
				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina		
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij		
	Ime in priimek:		Id. št.:	Vsebina risbe (dokumenta): SITUACIJA PROMETNE UREDITVE		
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810			
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590			
Projektant:						
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:200	PZI	282051	november 2022	G.5

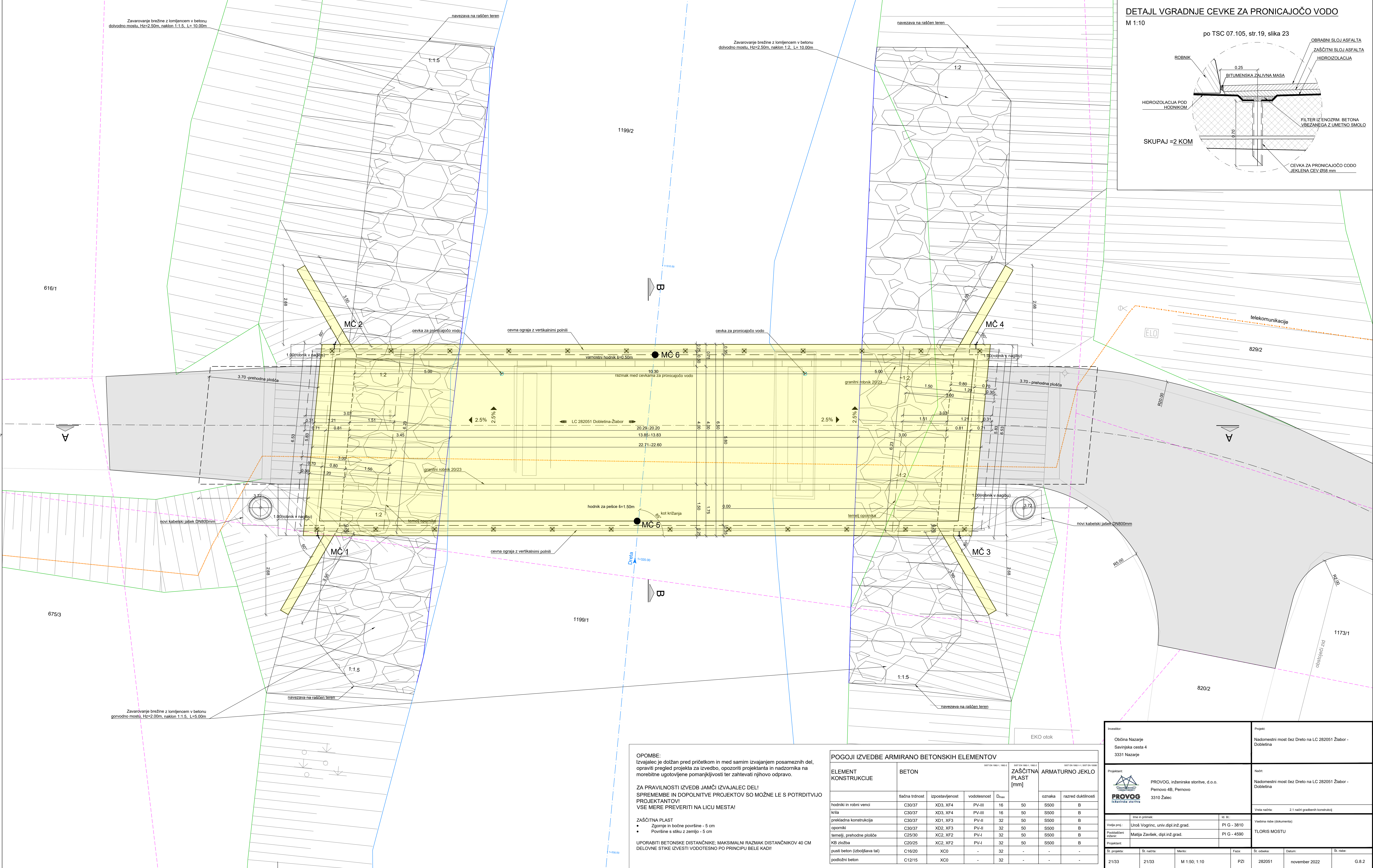
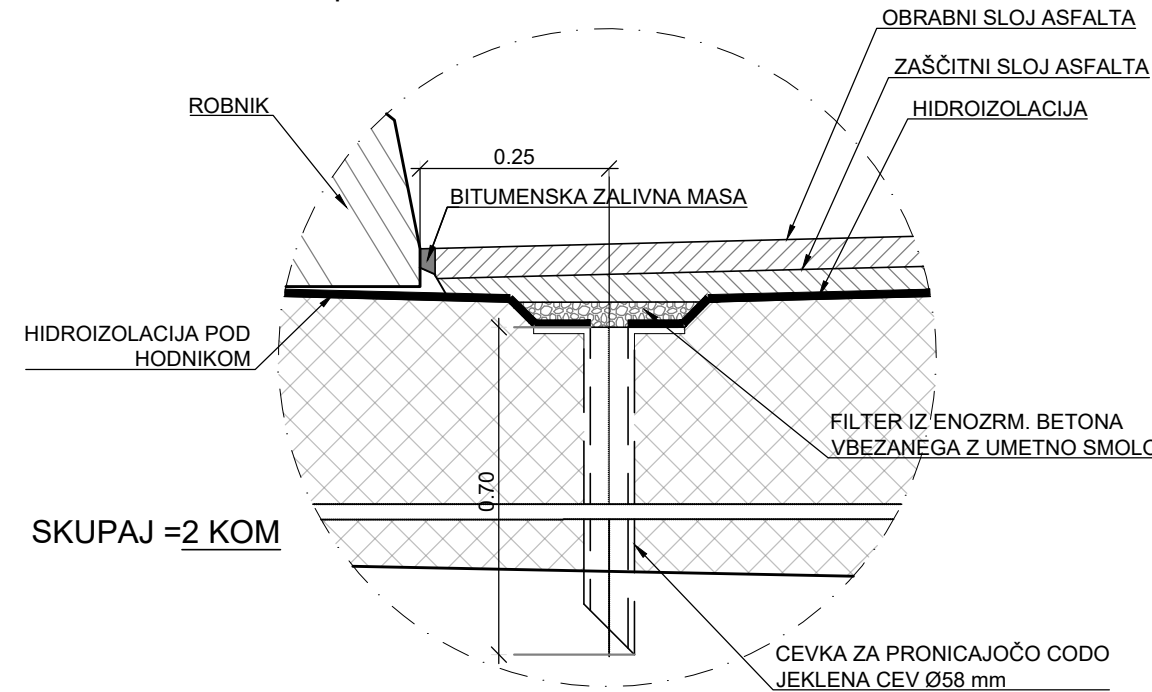


Investitor:				Projekt:									
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
<div>Projektant:</div> <div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt:									
				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina									
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij									
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebina risbe (dokumenta): KATASTRSKA SITUACIJA								
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810										
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590										
Projektant:													
Št. projekta:		Št. načrta:		Merilo:		Faza:		Št. odseka:		Datum:		Št. risbe:	
21/33		21/33		M 1:200		PZI		282051		november 2022		G.7	

DETAJL VGRADNJE CEVKE ZA PRONICAJOČO VODO

M 1:10

po TSC 07.105, str.19, slika 23



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.


ZA PRAVLINOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DELI
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDIITVJO
PROJEKTANTOV!
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

ZAŠČITNA PLAST

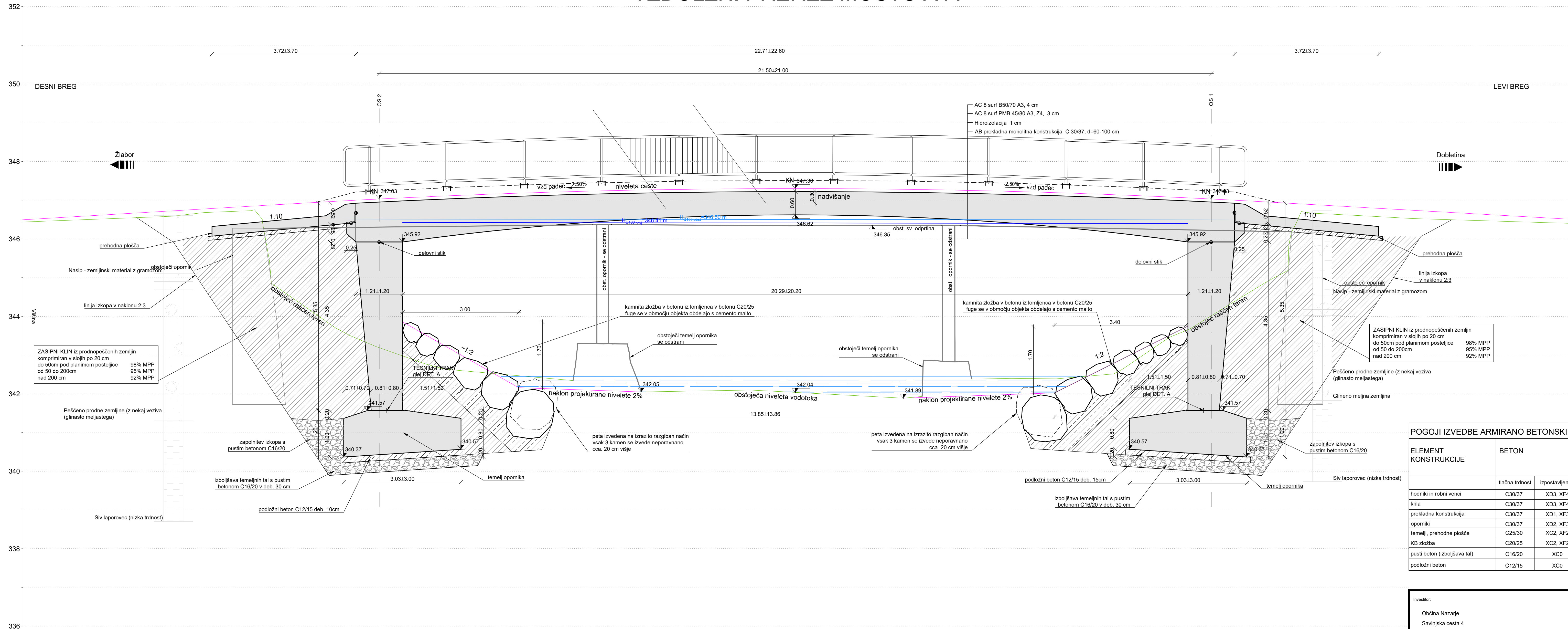
- Zgornje in bočne površine - 5 cm
- Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE, MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADII

POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV									
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON				ZAŠČITNA PLAST [mm]	ARMATURNO JEKLO			
	tljučna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}		oznaka	razred duktilnosti		
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B		
križa	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B		
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B		
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B		
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B		
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B		
pušči beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-		
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-		

Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žabov - Dobletina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žabov - Dobletina			
Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij				Vsebinski risbe (dokumenta):			
Voda proj.: Uroš Vogrinč, univ.dipl.inž.grad.				PI G - 3810			
Podoblastni inženir: Matija Zavšek, dipl.inž.grad.				PI G - 4590			
Projektant:				TILORIS MOSTU			
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:	
21/33	21/33	M 1:50, 1:10	PZI	282051	november 2022	G.B.2	

VZDOLŽNI PREREZ MOSTU A-A



POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV								
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON		SIST EN 1902-1, 1902-2		ZAŠČITNA PLAST [mm]	SIST EN 1902-1, 1902-2		ARMATURNO JEKLO
			oznaka	razred duktilnosti				
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
pusti beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-	
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-	


OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVILNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDITVIJO PROJEKTANTOV!
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

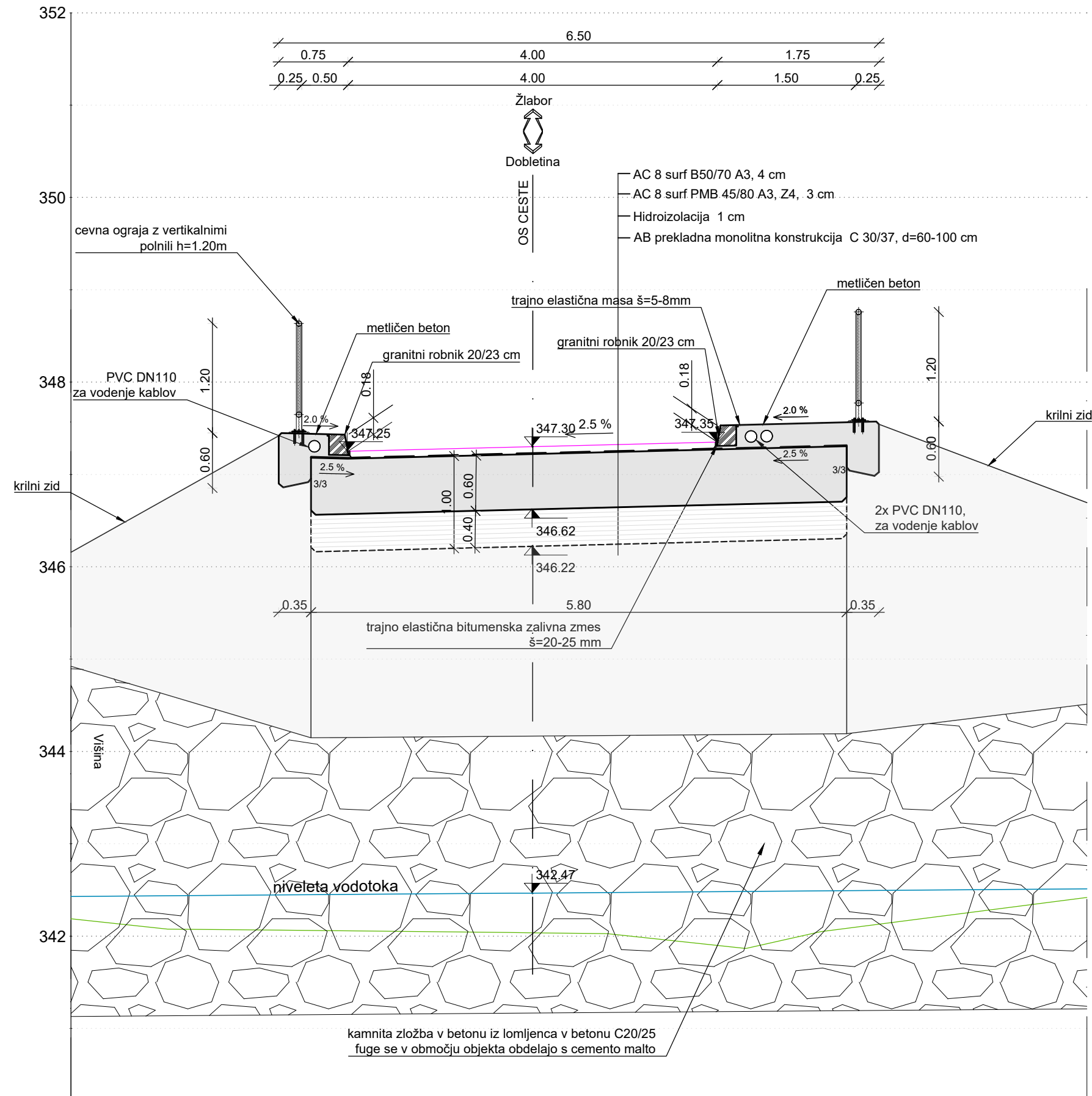
ZAŠČITNA PLAST

- Zgornje in bočne površine - 5 cm
- Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM; DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADII

Investitor:		Projekt:	
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje		Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec		Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	
		Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij	
Ime in priimek:		Id. št.:	
Voda proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810	
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590	
Projektant:			
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:
21/33	21/33	M 1:50	PZI
		Št. odseka:	Datum:
		282051	november 2022
		Št. risbe:	
		G.8.2	

PREČNI PREREZ MOSTU B-B



OPOMBE:

Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVILNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!

**SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDIITVIJO PROJEKTANTOV!
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!**


ZAŠČITNA PLAST

- Zgornje in bočne površine - 5 cm
- Površine s stiku z zemljo - 5 cm

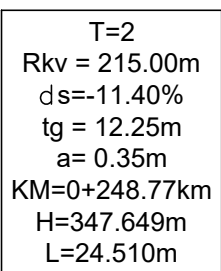
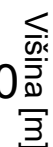
UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM; DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV

ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON				ZAŠČITNA PLAST [mm]	ARMATURNO JEKLO	
	tlačna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}		oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
pusti beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-

Investitor:				Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
Projektant: <div>  <p>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</p> </div>				Načrt: <p>Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina</p>			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebina risbe (dokumenta): PREČNI PREREZ MOSTU B-B		
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810				
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590				
Projektant:							
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:	
21/33	21/33	M 1:50	PZI	282051	november 2022	G.8.3	

Stacionaža:
0+215.000 - 0+282.000

B

PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4B, Pernovo
3310 Žalec

Projekt:
Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

Načrt:
Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij

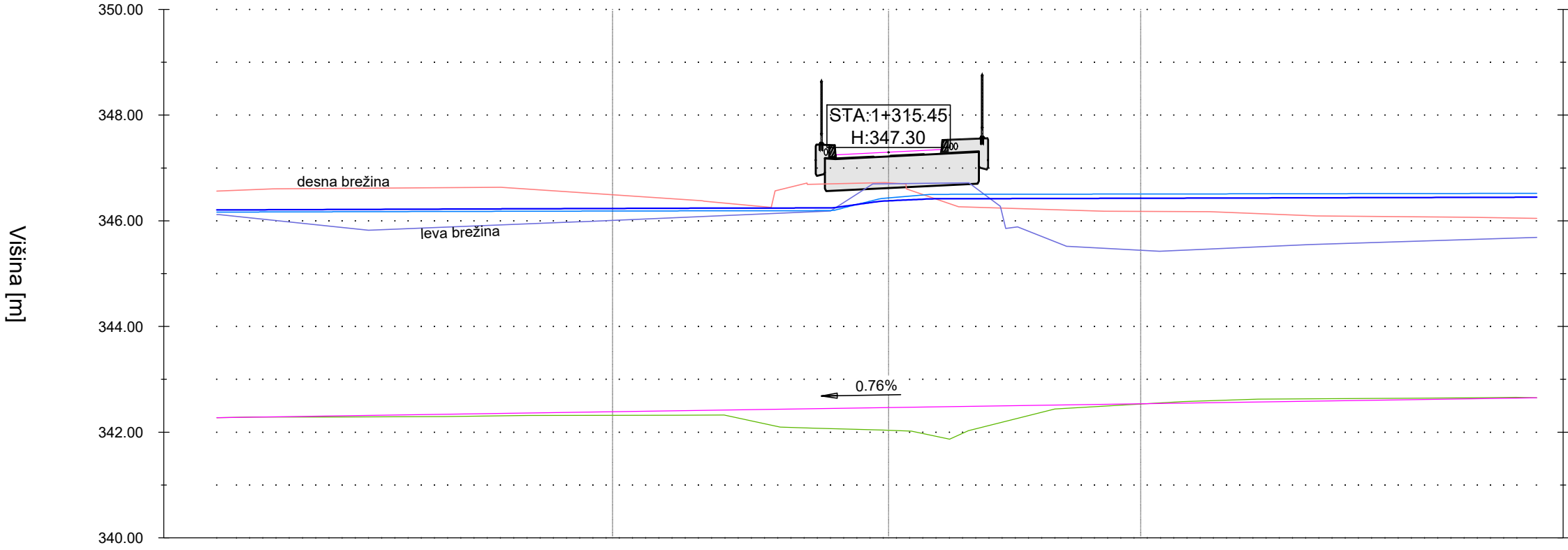
Vsebina risbe (dokumenta):

VZDOLŽNI PROFIL CESTE


	Ime in priimek:
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.
Projektant:	

Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:200/100	PZI	282051	november 2022	G.9.1

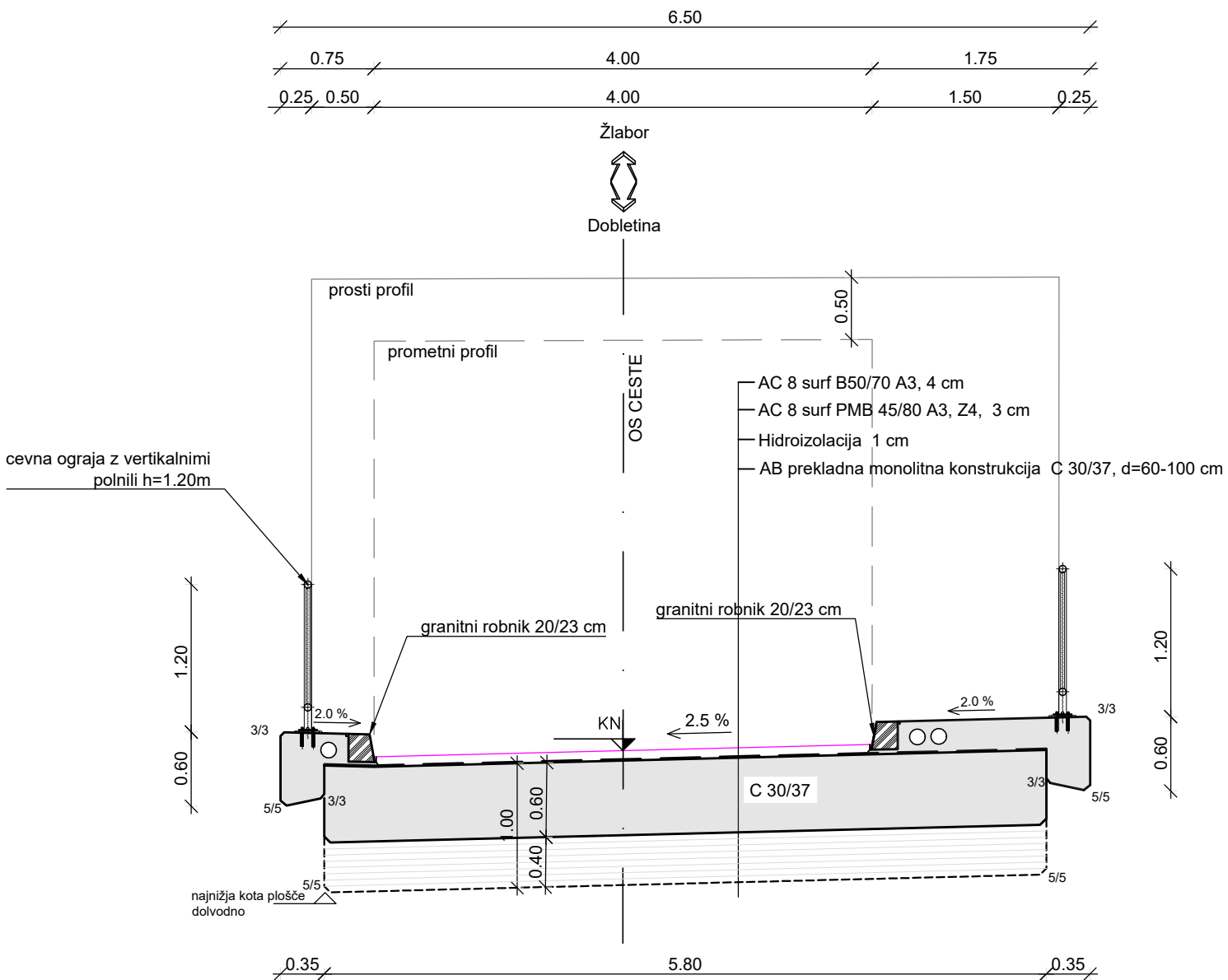
VZDOLŽNI PROFIL - Dreta
M 1:200/100




OZNAKE PROFILOV	P120.00P2							
STACIONAŽA	1+290.00	1+300.00	1+305.00	1+310.00	1+315.45	1+320.00	1+325.00	1+340.00
KOTA TERENA	342.27	342.30	342.32	342.24	342.04	342.22	342.53	342.65
KOTA NIVELETE	342.27	342.35	342.39	342.42	342.47	342.50	342.54	342.65
KOTA DESNI BREG	346.56	346.63	346.49	346.30	346.72	346.24	346.18	346.05
KOTA LEVI BREG	346.12	345.91	346.01	346.12	346.70	345.86	345.44	345.68
Q100 OBST	346.16	346.18	346.18	346.19	346.43	346.50	346.51	346.52
Q100 PROJ	346.21	346.22	346.23	346.24	346.38	346.42	346.43	346.45

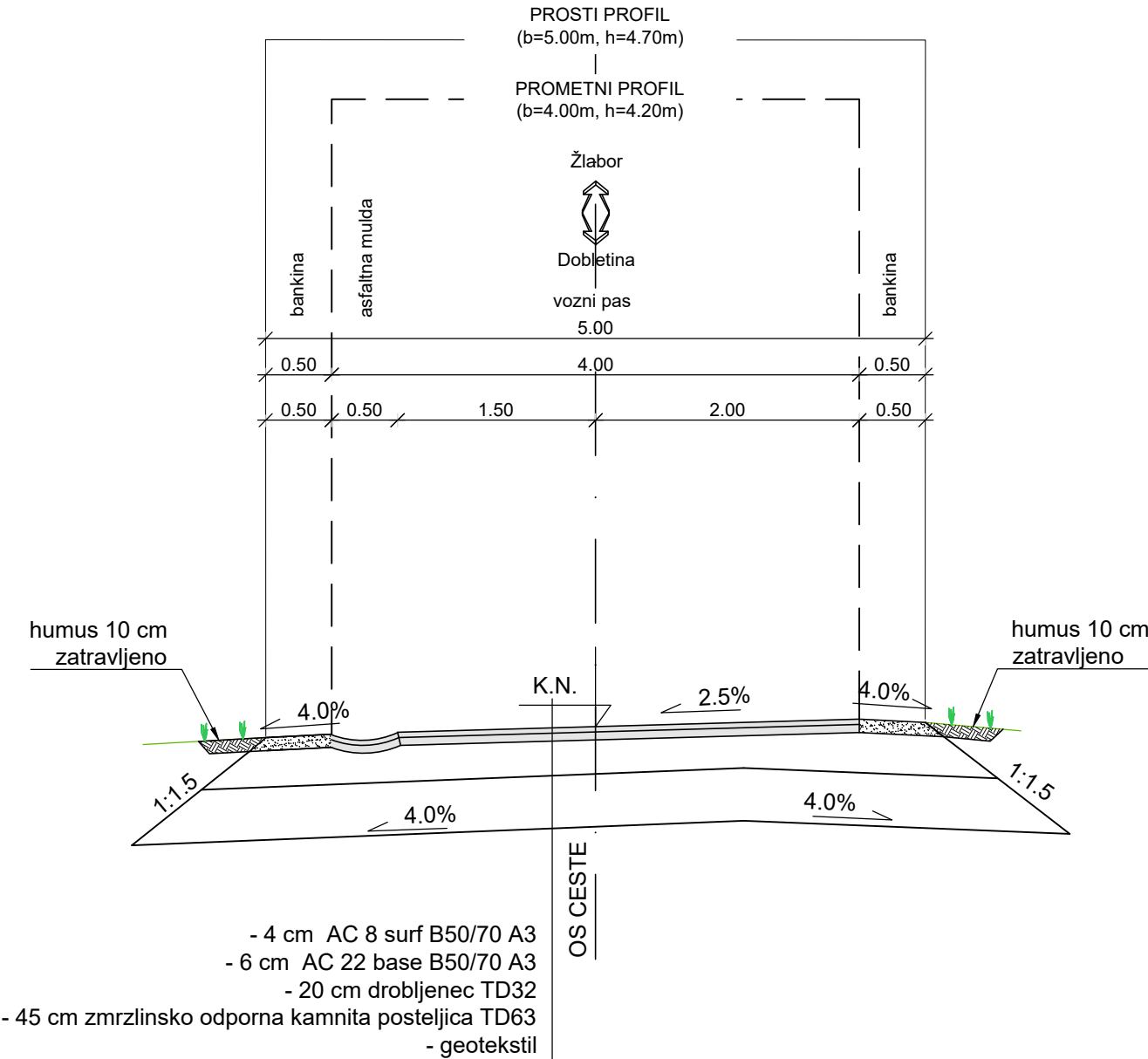
Investitor:				Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
<div>Projektant:</div> <div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt:			
				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
	Ime in priimek:		Id. št.:	Vsebina risbe (dokumenta): VZDOLŽNI PROFIL VODOTOKA			
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810				
Pooblašчени inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590				
Projektant:							
Št. projekta:		Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33		21/33	M 1:200/100	PZI	282051	november 2022	G.9.2


PREČNI PROFIL MOSTU B-B



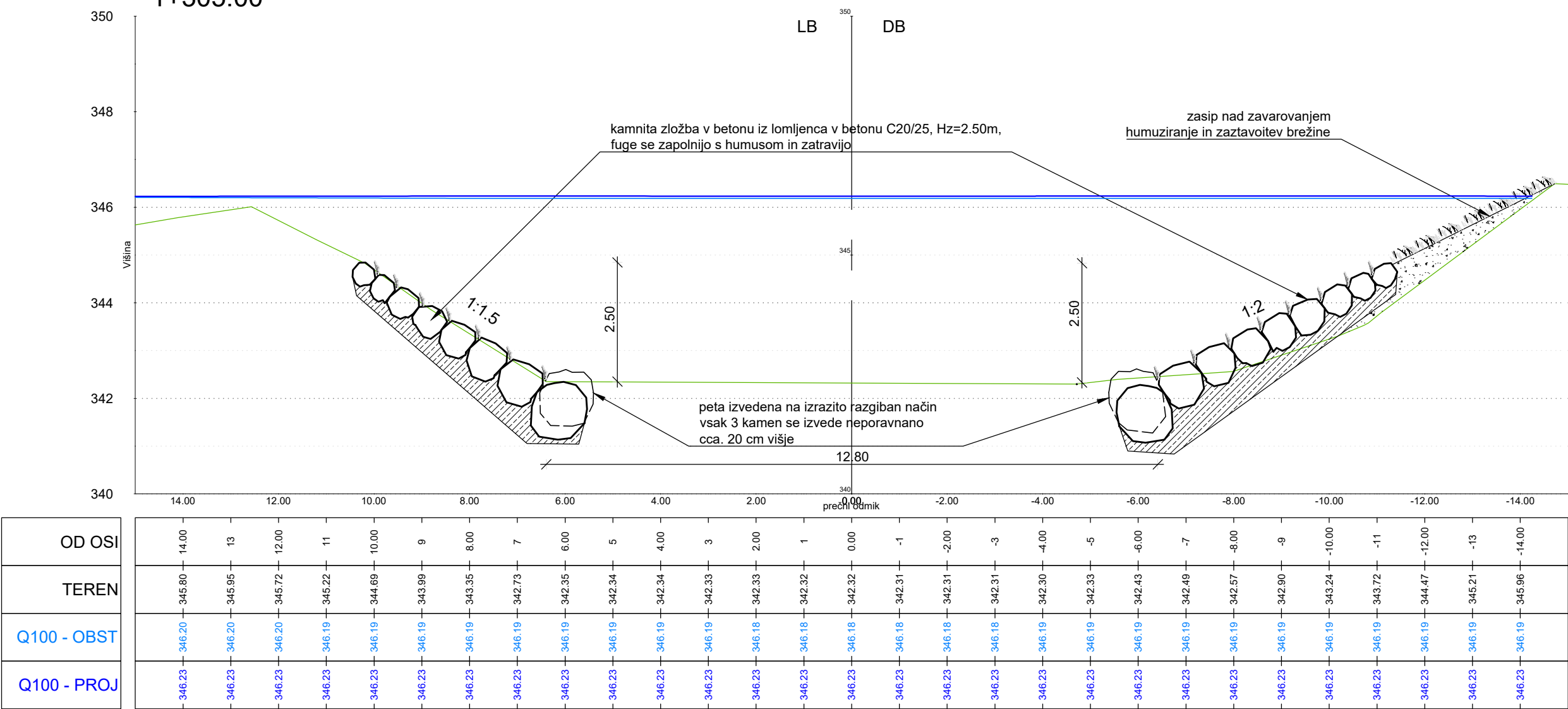
Investitor:				Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Doblečina			
Projektant:				Načrt:			
<div></div> <div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div>				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Doblečina			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebina risbe (dokumenta): KARAKTERISTIČNI PROFIL MOSTU		
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810				
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590				
Projektant:							
Št. projekta:		Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33		21/33	M 1:50	PZI	282051	november 2022	G.10.1

KARAKTERISTIČNI PROFIL CESTE
M 1:50

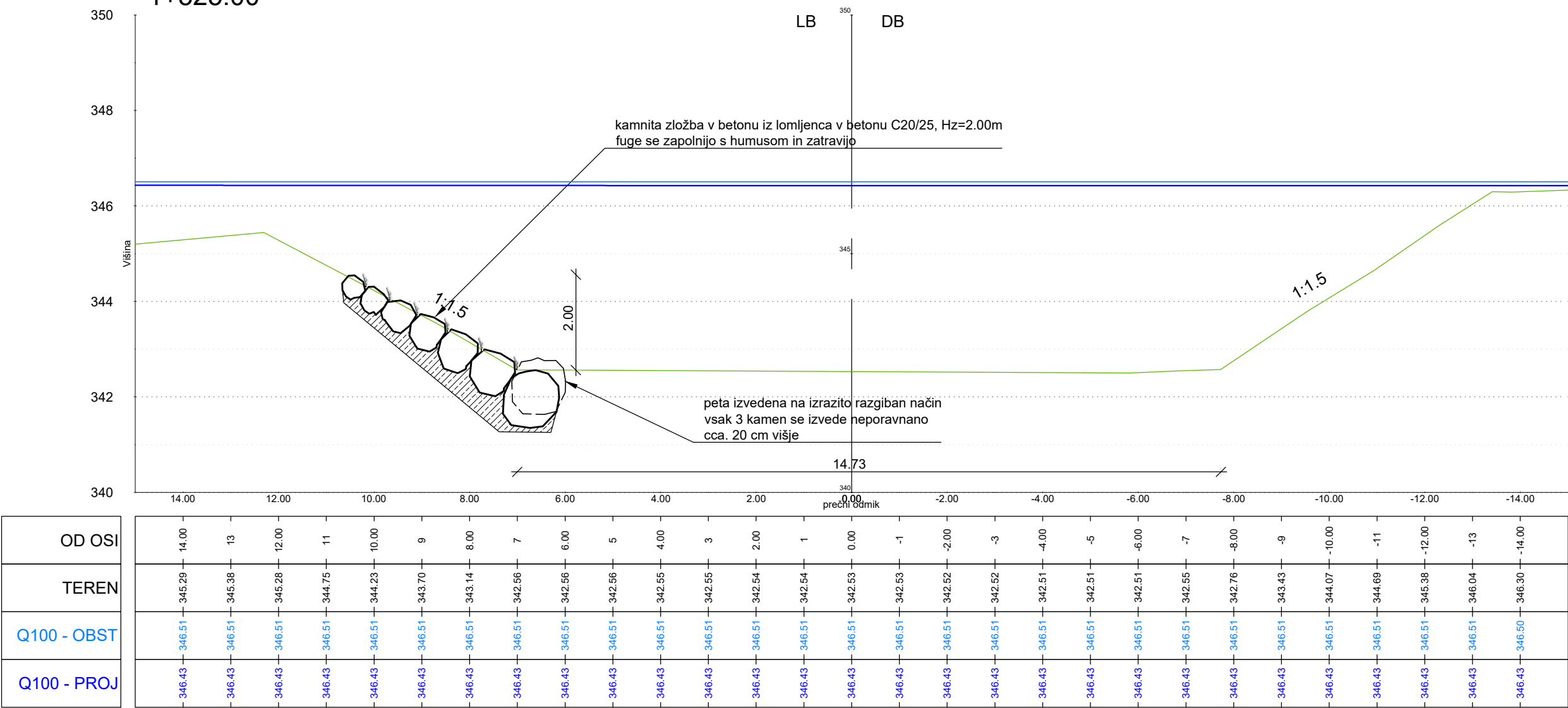



Investitor:				Projekt:					
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina					
Projektant:				Načrt:					
 PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina					
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij					
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebinska risba (dokumenta): KARAKTERISTIČNI PROFIL CESTE				
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810						
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590						
Projektant:									
Št. projekta:		Št. načrta:		Merilo:		Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33		21/33		M 1:50		PZI	282051	november 2022	G.10.2

PREČNI PROFIL 1
1+305.00



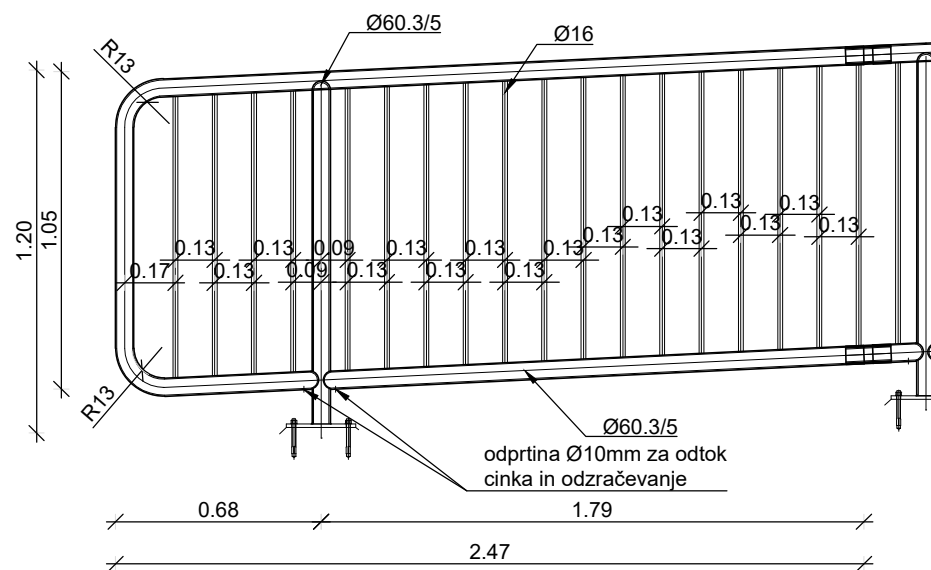
PREČNI PROFIL 2
1+325.00



Investitor:				Projekt:					
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina					
<div>Projektant:</div> <div><div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div></div>				Načrt:					
				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina					
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij					
	Ime in priimek:			Id. št.:			Vsebine risbe (dokumenta): PREČNI PROFILI VODOTOKA		
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.			PI G - 3810					
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.			PI G - 4590					
Projektant:									
Št. projekta:		Št. načrta:		Merilo:		Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33		21/33		M 1:100		PZI	282051	november 2022	G.10.3

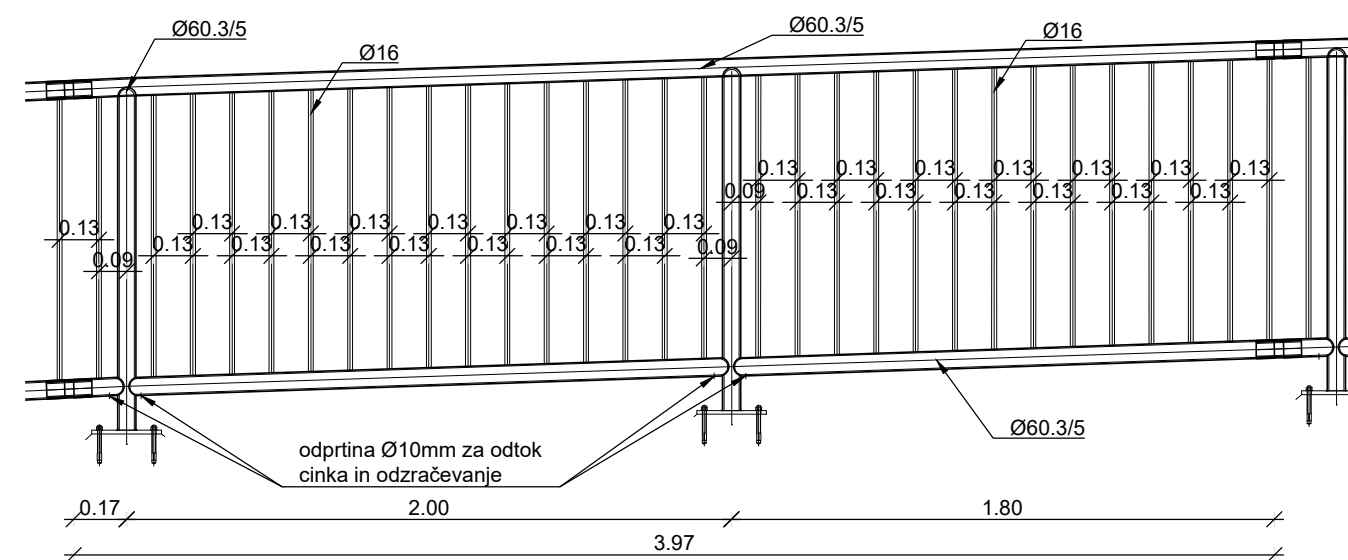
ELEMENT 1 - 4 kom
M 1:25

ELEMENT 1

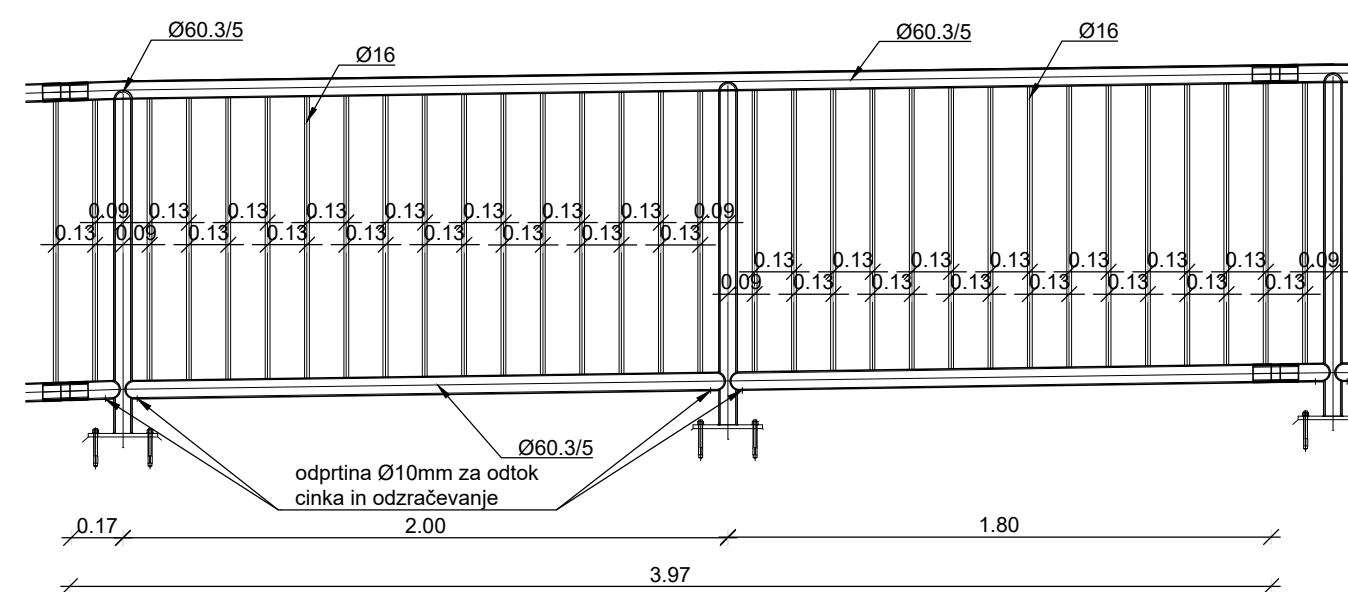


ELEMENT 2 - 4 kom
M 1:25

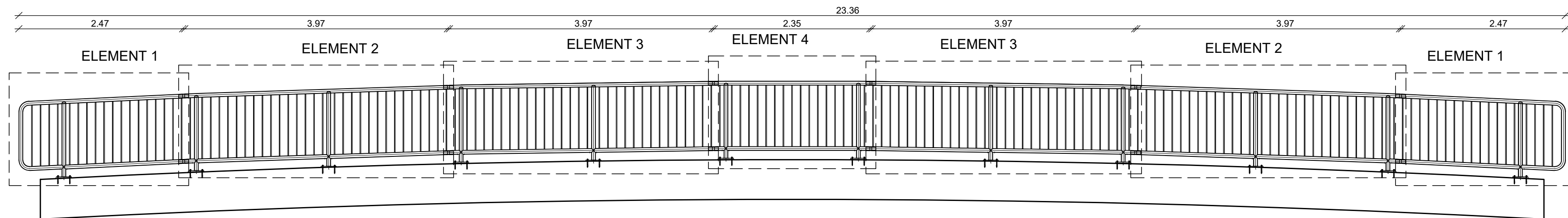
ELEMENT 2



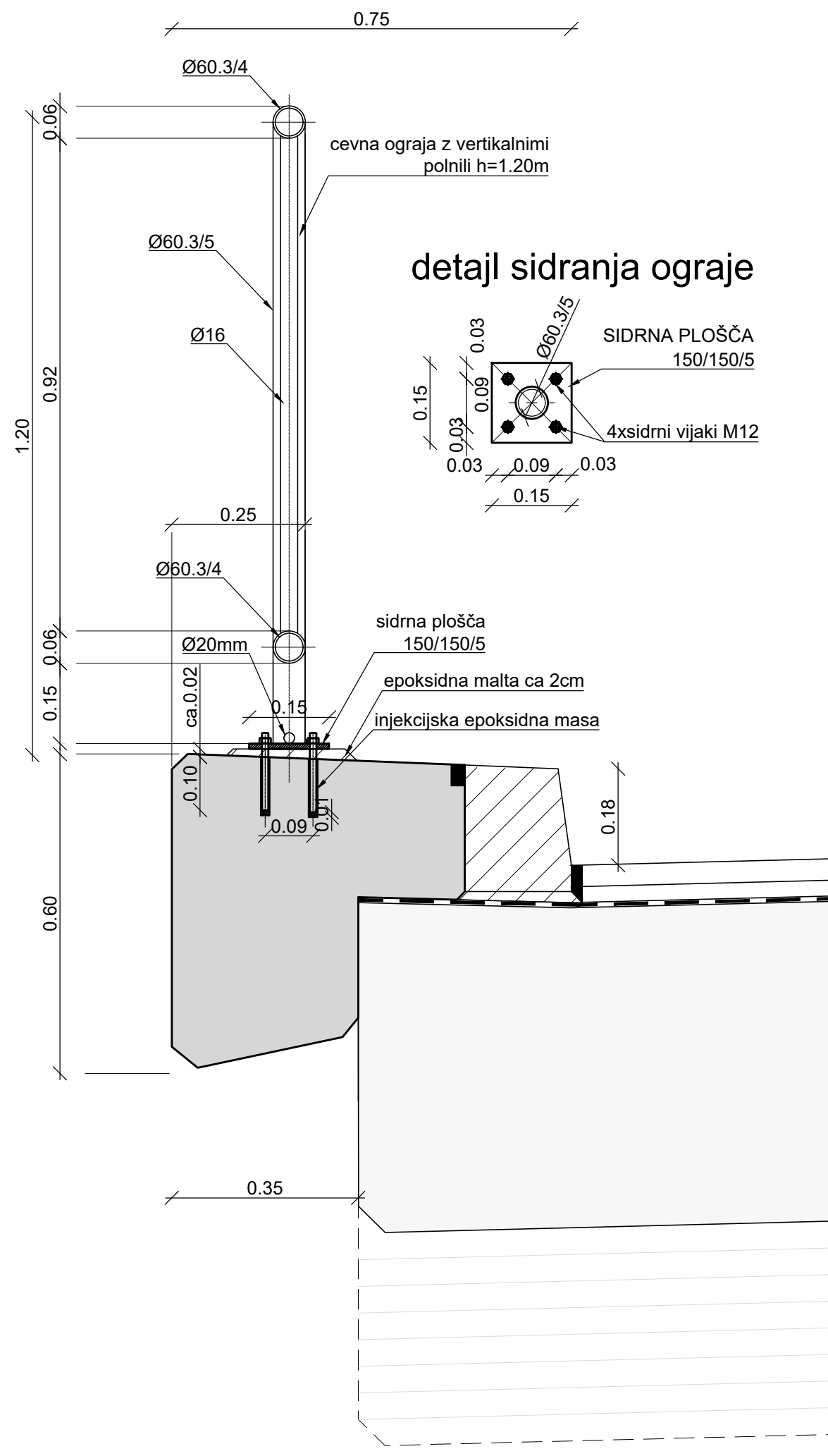
ELEMENT 3 - 4 kom
M 1:25



POGLED OGRAJE 1
M 1:50

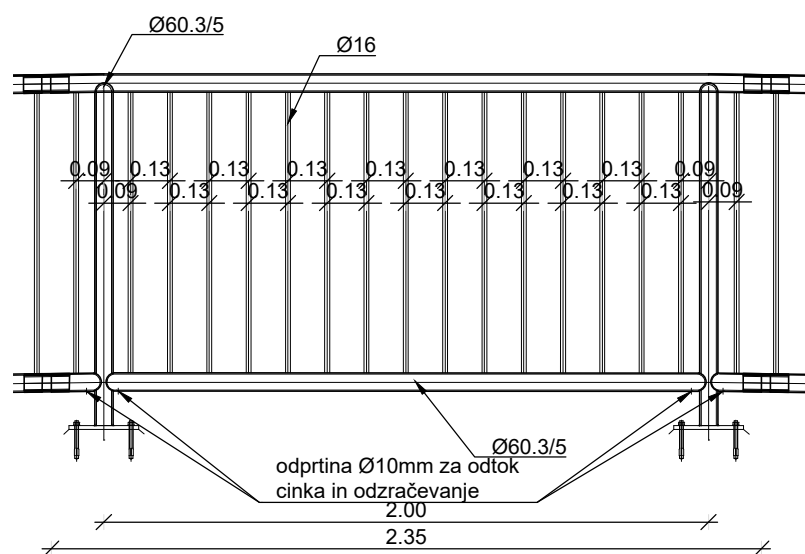


PREREZ A-A
M 1:10



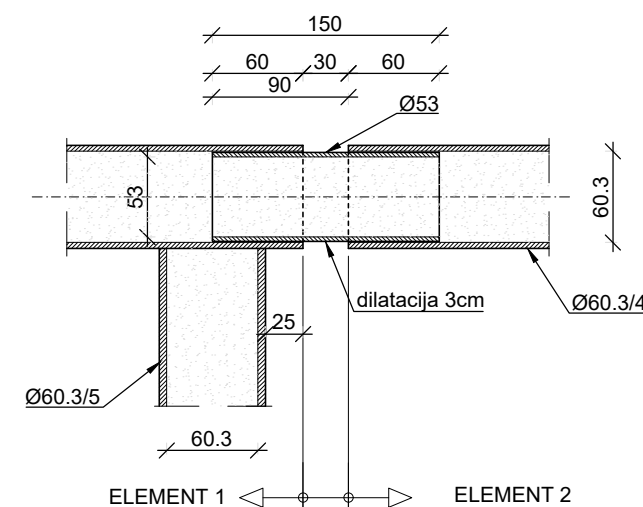
ELEMENT 4 - 2 kom
M 1:25


ELEMENT 4



DILATACIJA (stikovanje)

Prerez M 1:5 (mere v mm)



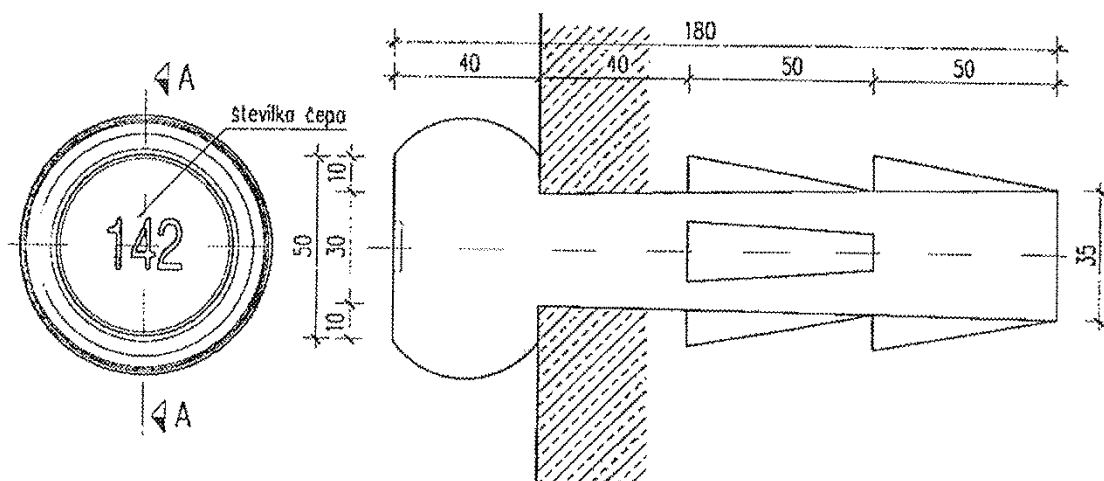
Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Zalec				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebine risbe (dokumenta): NAČRT OGRAJE			
Vodja proj.:		PI G - 3810					
Pooblaščen inženir:		PI G - 4590					
Projektant:							
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:	
21/33	21/33	M 1:50, 1:25; 1:10; 1:5	PZI	282051	november 2022	G.11.1	

Pogled

M: 1:2

Prerez A-A

M: 1:2



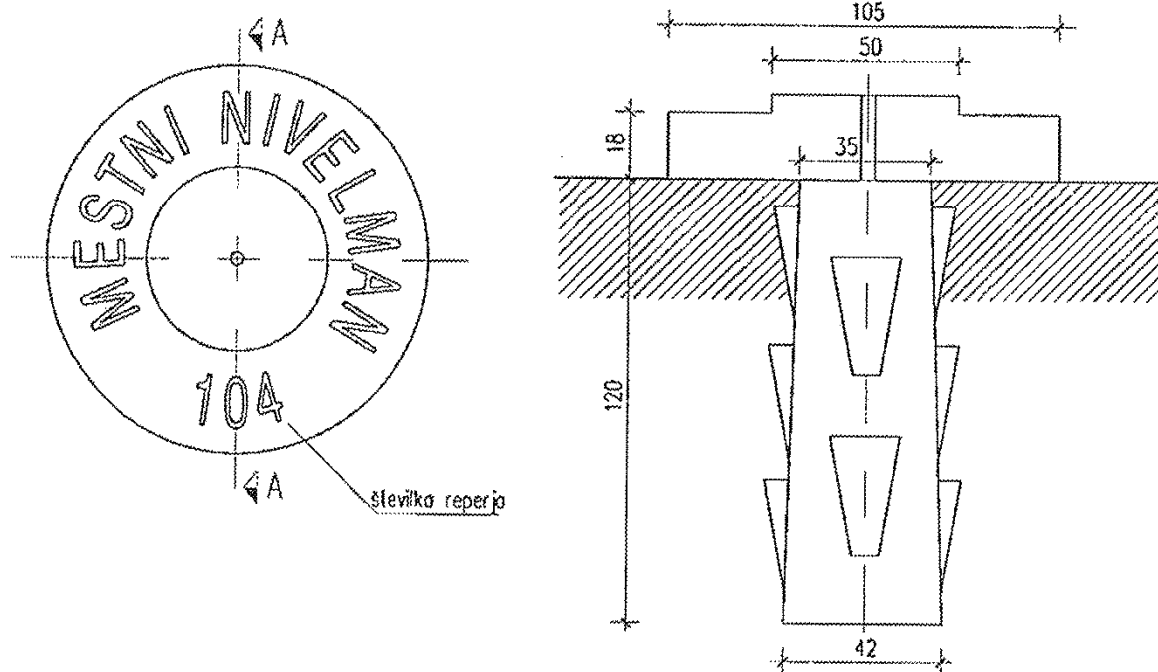
Slika 9 – Detajl merilnega čepa na podporah

Pogled

M: 1:2

Prerez A-A

M: 1:2



Slika 10 – Detajl reperja na oporniku ali izven objekta

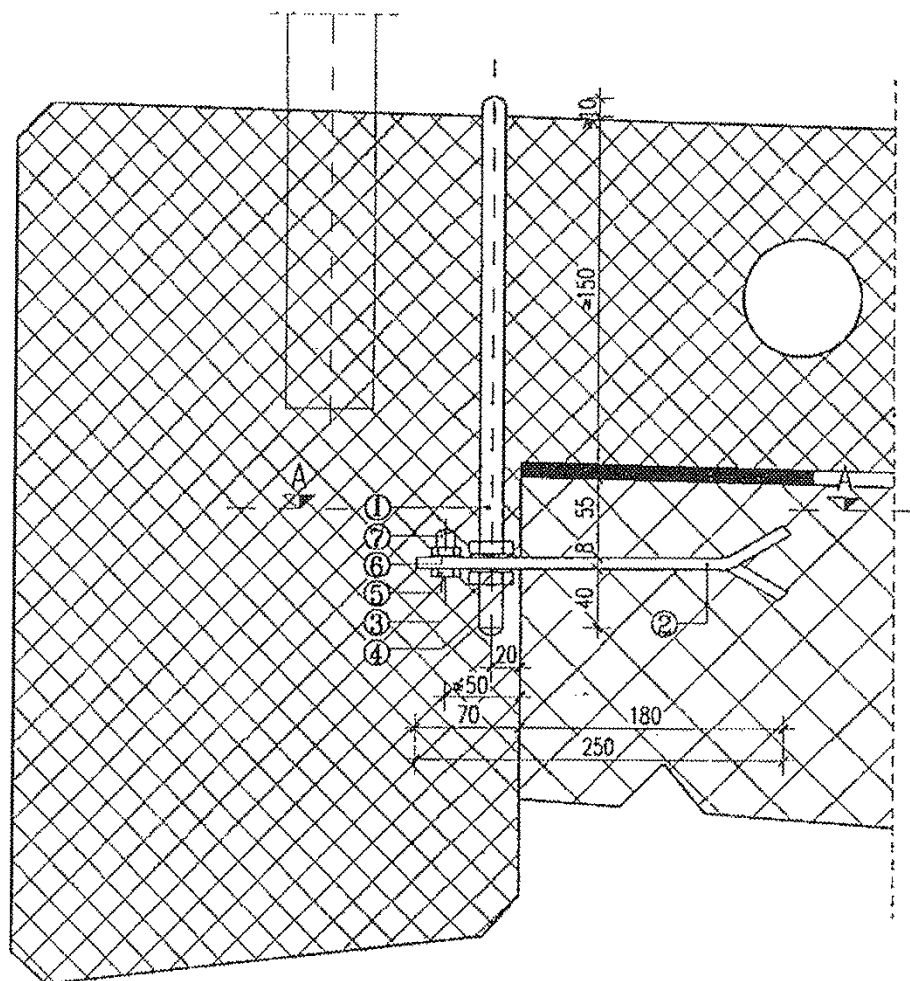
Detajl merilnega čepa na podporah

21/33

21/33

282051

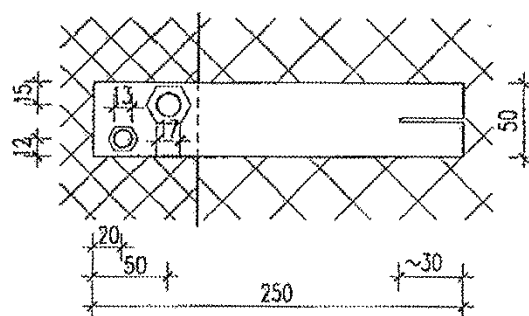
G.11.2



Prerez A-A

M: 1:5

- ① vijak $\varnothing 16$
- ② ploščata jekla 50/8/250
- ③ vzmetna podložka
- ④ sesteraroba matica M16
- ⑤ vijak s sesterarobo glavo M12
- ⑥ vzmetna podložka
- ⑦ sesteraroba matica M12



Slika 11 – Detajl merilnega čepa na nosilni konstrukciji

Detajl merilnega čepa na prekladni plošči

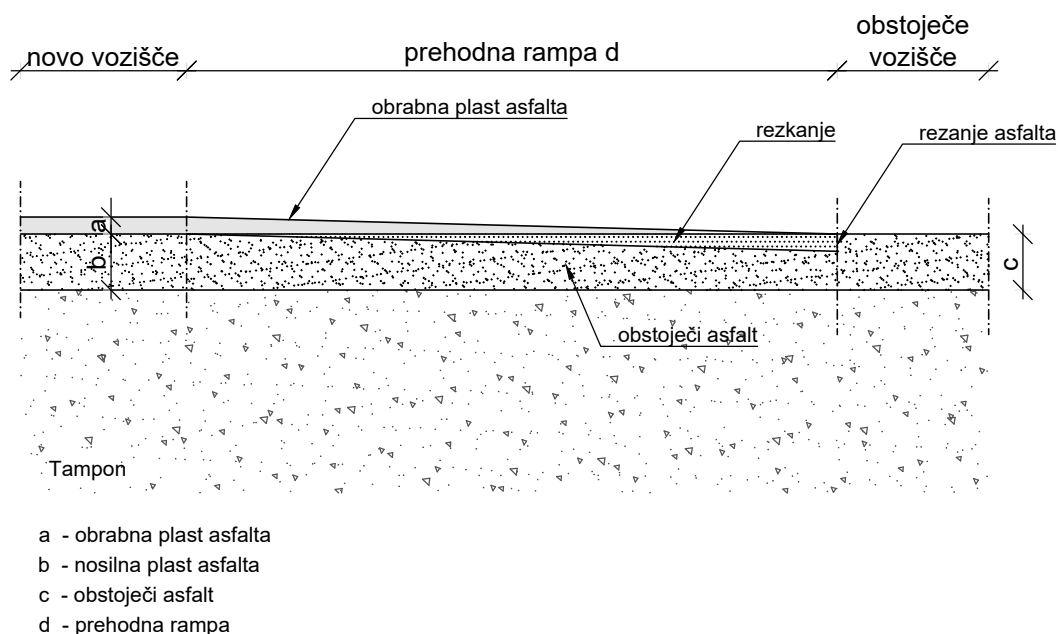
21/33


21/33

282051

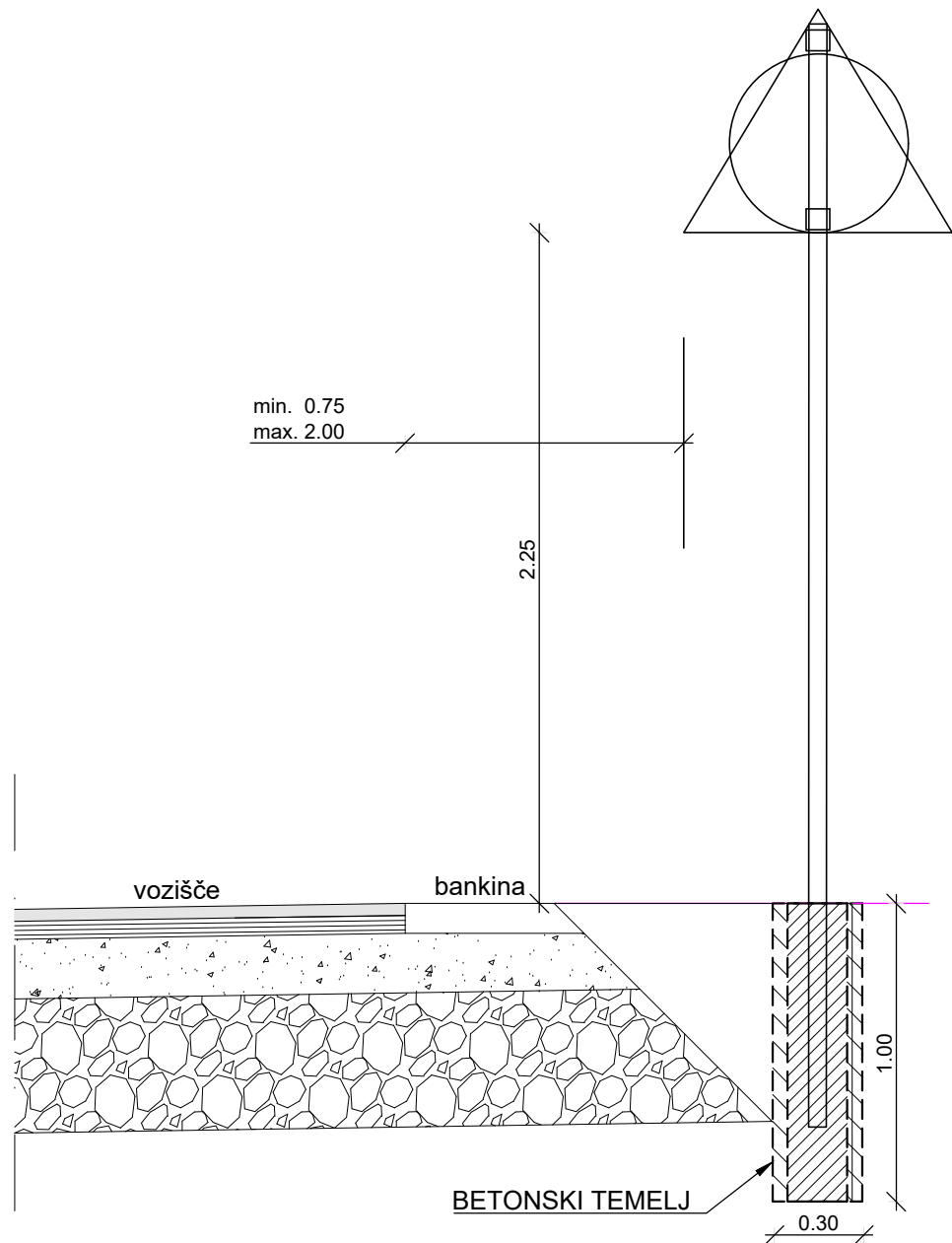
G.11.3

PREHOD NOVEGA VOZIŠČA V OBSTOJEČE STANJE M 1:50



Investitor:				Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
Projektant:				Načrt:			
 <div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div>				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
	Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebina risbe (dokumenta): DETAJL PREHODA NOVEGA VOZIŠČA V OBSTOJEČE STANJE		
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810				
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590				
Projektant:							
Št. projekta:		Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33		21/33	M 1:50	PZI	282051	november 2022	G.11.4

DETAJL POSTAVITVE PROM. ZNAKA OB CESTIŠČU M 1:25



Investitor:

Občina Nazarje
Savinjska cesta 4
3331 Nazarje

Projekt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

Projektant:



PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4B, Pernovo
3310 Žalec

Načrt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor -
Dobletina

Vrsta načrta:

2.1 načrt gradbenih konstrukcij



	Ime in priimek:	Id. št.:
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590
Projektant:		

Vsebina risbe (dokumenta):

DETAJL POSTAVITVE PROMETNEGA ZNAKA

Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:25	PZI	282051	november 2022	G.11.5

Tabelarnični prikaz prometne signalizacije in opreme 1/1

Položaj	Šifra	Stac.	Dim.	Vrsta folije	Skica	Višina od tal	Št. Steb.	Višina steb.	Št. znak.	Opomba
	2106, novi		60x60	RA2		225	1	250	1	
	2105, novi		Ø60	RA2		225	1	250	1	

Investitor:

Občina Nazarje
Savinjska cesta 4
3331 Nazarje

Projekt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina

Projektant:



PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4B, Pernovo
3310 Žalec

Načrt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina

Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij

	Ime in priimek:	Id. št.:
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590
Projektant:		

Vsebina risbe (dokumenta):

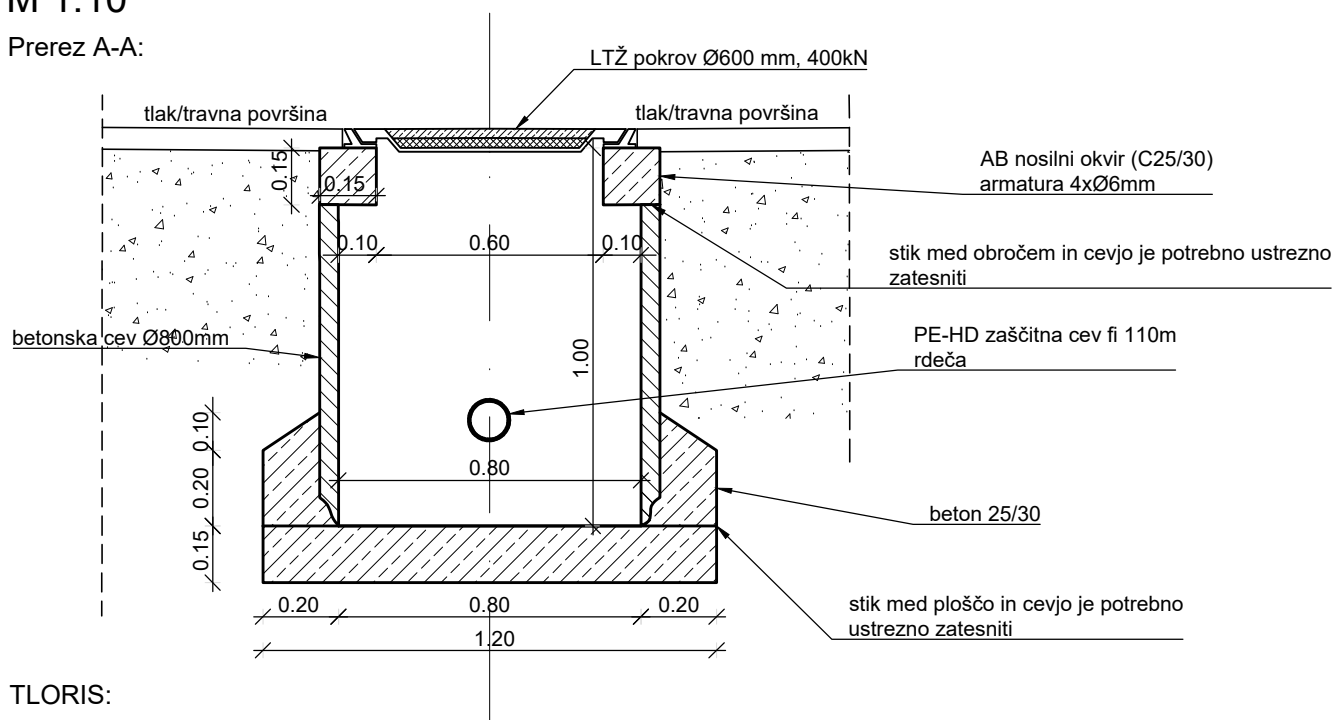
TABELARIČNI PRIKAZ PROMETNE SIGNALIZACIJE
IN OPREME

Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	/	PZI	282051	november 2022	G.11.6

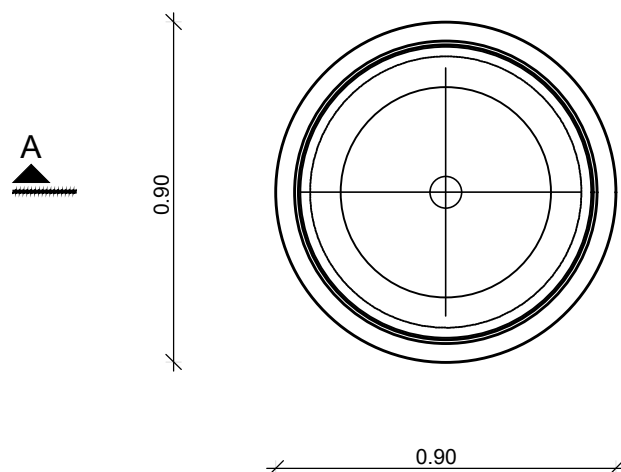
DETAJL KABELSKEGA JAŠKA DN800

M 1:10

Prerez A-A:



TLORIS:



Za utrjevanje gradbene jame jaška veljajo določila SIST EN 1610. Če stopnja zbitosti ni posebej predpisana, mora znašati najmanj 92% standardnega Proctorja. Material za zapolnitev se utrjuje po plasteh v širini najmanj 50 cm od stene jaška. Za zapolnitev se uporablja prod z velikostjo zrn do 32 mm in lomljenec do velikosti 16mm.

Investitor:

Občina Nazarje
Savinjska cesta 4
3331 Nazarje

Projekt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina

Projektant:



PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4B, Pernovo
3310 Žalec

Načrt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina

Vrsta načrta:

2.1 načrt gradbenih konstrukcij

Vodja proj.:

Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.

Id. št.:

PI G - 3810

Pooblaščen inženir:

Matija Zavšek, dipl.inž.grad.

PI G - 4590

Projektant:

Vsebina risbe (dokumenta):

DETAJL KABELSKEGA JAŠKA

Št. projekta:

21/33

Št. načrta:

21/33

Merilo:

M 1:10

Faza:

PZI

Št. odseka:

282051

Datum:

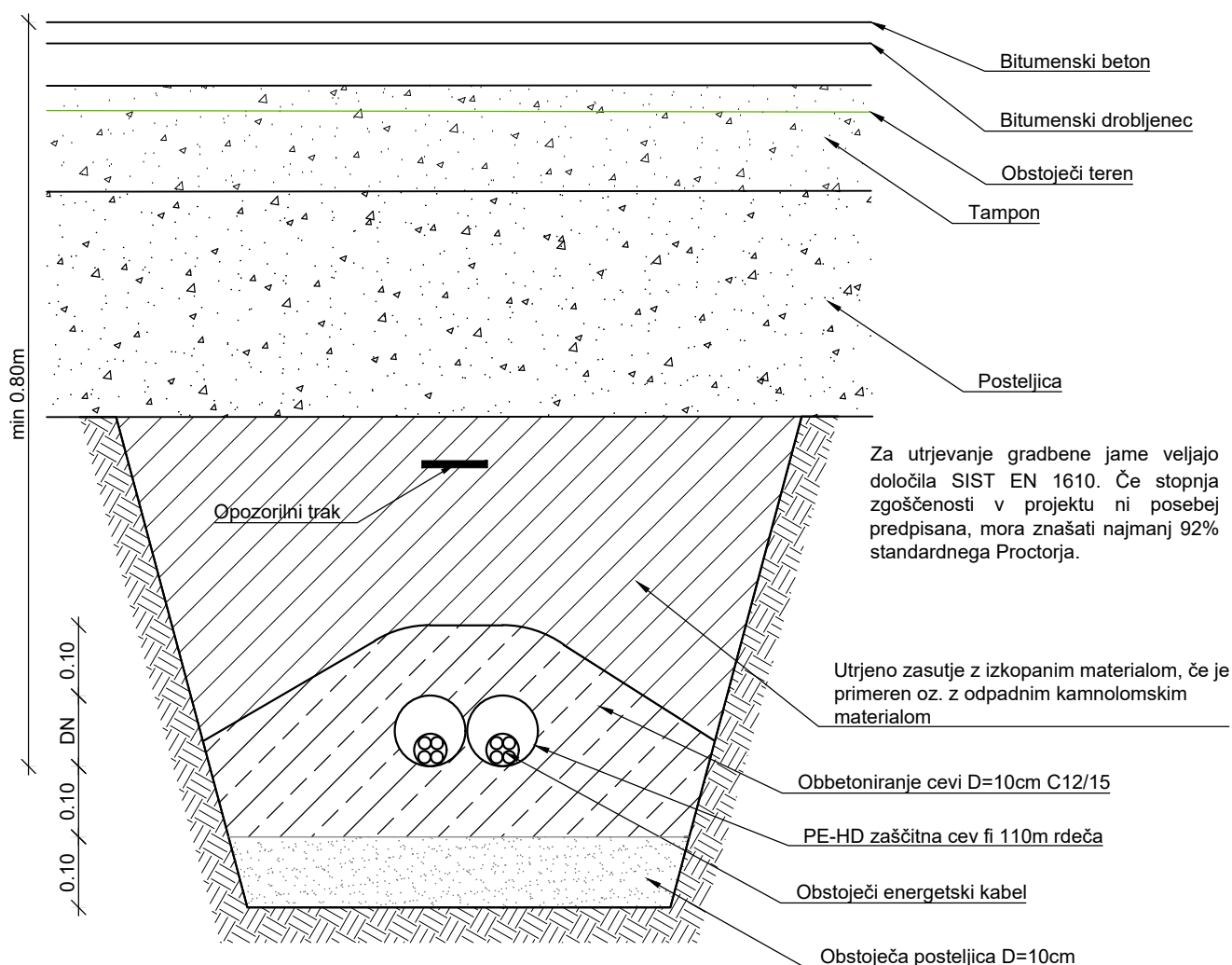
november 2022

Št. risbe:

G.11.7

DETAJL OBBETONIRANJA OBST. TK VODA

M 1:10



Investitor:

Občina Nazarje
Savinjska cesta 4
3331 Nazarje

Projekt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Projektant:



PROVOG, inženirske storitve, d.o.o.
Pernovo 4B, Pernovo
3310 Žalec

Načrt:

Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina

Vrsta načrta:

2.1 načrt gradbenih konstrukcij

Vodja proj.:

Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.

Id. št.:

PI G - 3810

Pooblaščen inženir:

Matija Zavšek, dipl.inž.grad.

PI G - 4590

Projektant:

Vsebina risbe (dokumenta):

DETAJL OBBETONIRANJA OBSTOJEČEGA TK VODA

Št. projekta:

21/33

Št. načrta:

21/33

Merilo:

M 1:10

Faza:

PZI

Št. odseka:

282051

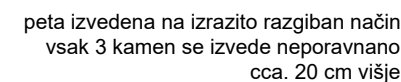
Datum:

november 2022

Št. risbe:

G.11.8


H=1.90-2.50m, naklon 1:1.5-1:2



POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV					
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON				ZAŠČITNA PLAST [mm]
	<div>SIST EN 1992-1, 1992-2</div>	<div>SIST EN 1992-1, 1992-2</div>	<div>SIST EN 1992-1, 1992-2</div>	<div>SIST EN 1992-1, 1992-2</div>	
	tlačna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}	
zavarovanje brežine	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	/

Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVLNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRĐITVIJO
PROJEKTANTOV!
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

Investitor:			Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje			Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina			
Projektant:			Načrt:			
 <div>PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec</div>			Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobrečina			
			Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
	Ime in priimek:	Id. št.:	Vsebina risbe (dokumenta): DETAJL KAMNITE ZLOŽBE V BETONU			
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810				
Pooblaščen inženir:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590				
Projektant:						
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:50	PZI	282051	november 2022	G.11.9

Technical drawing of a roof plan showing a gabled roof structure. The drawing includes dimensions and elevations for the roof and walls.

Horizontal Dimensions (Top):

- Total width: 3.50
- Left section width: 2.60
- Right section width: 0.50
- Rightmost section width: 0.40

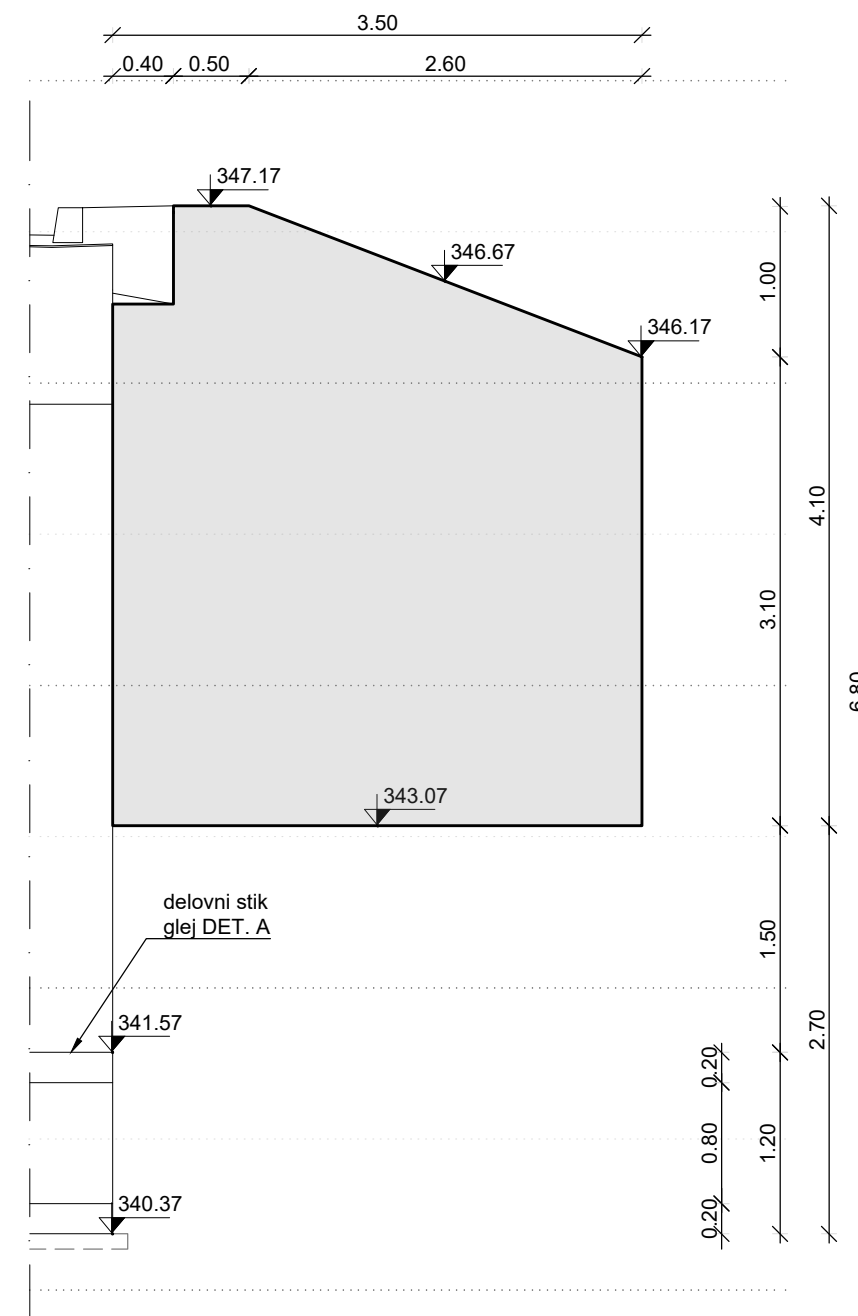
Vertical Dimensions (Left):

- Total height: 6.92
- Top section height: 4.22
- Section height: 2.72
- Section height: 1.50
- Section height: 2.70
- Section height: 1.20
- Section height: 0.20
- Section height: 0.80
- Section height: 0.20

Elevations (Right):

- Top right elevation: 347.29
- Left side elevation (top): 346.84
- Left side elevation (bottom): 345.79
- Bottom right elevation: 343.07
- Bottom right elevation (top): 341.57
- Bottom right elevation (bottom): 340.37

▶ ω



M 1:25

pusti beton ali zgornja nosilna plast - ročno zbito

obrabno zaporna plast 4 cm

aasfaltna zaščitna plast 3 cm

zgornja nosilna plast bitogramozna 20cm

spodnja nosilna plast

prehodna plošča

podložni beton 10 cm

hidroizolacija

dodatni hidroizolacijski trak

hidrozolacija

sidna armatura Ø16/20cm

bituminizirane plutovinaste ploščo

zaščitna hidroizolacije

Dimensions: 0.50, 0.50, 0.25, 0.10, 0.02, 0.25, 0.25, 1.00, 0.07, 0.11, 0.07, 0.23, 0.25, 1.20

TESNILNI TRAK V TEMELJU

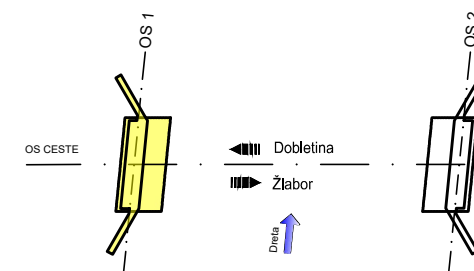
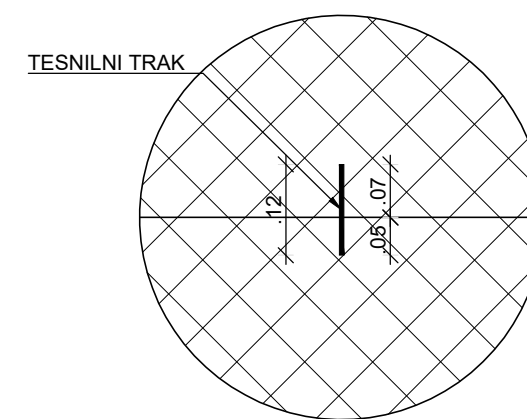



Figure 1 shows a vertical rectangular structure with a width of 0.40. The structure is divided into two sections: a top white section and a bottom shaded section. The total height is 4.10, composed of a 1.00 top section and a 3.10 bottom section. Four points are marked with arrows and values: 347.17 at the top edge, 346.67 at the interface, 346.17 at the bottom of the shaded section, and 343.07 at the base.

[illegible]

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

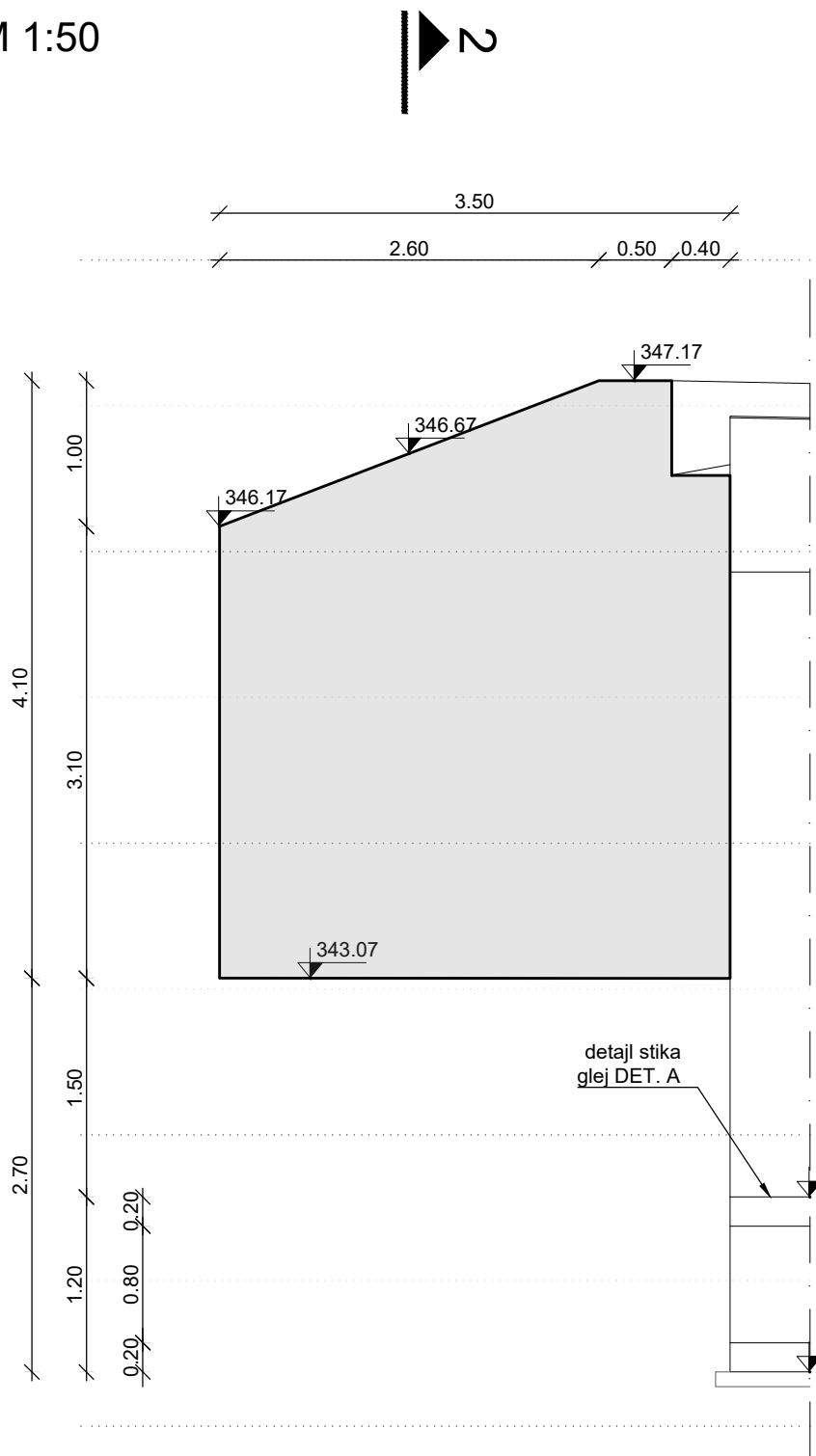
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV								
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON		BET EN 1990-1-1:1992-2		ZAŠČITNA PLAST [mm]	BET EN 1990-1-1:1992-2		ARMATURNO JEKLO
			D _{max}	f _{yk}		f _{yk}	f _{yk}	
	tlačna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}		oznaka	razred duktilnosti	
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
križa	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
pusti beton (izbojšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-	
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-	

Investitor:				Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlábtor - Dobjetlina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Zalec				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlábtor - Dobjetlina			
				Vista načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
Ime in primerek:		Id. št.:		Vsebine risbe (dokumenta): OPAZNI NAČRT OPORNIKA S TELMEJEM IN KRILI V OSI 1			
Vodja proj.: Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.		PI G - 3810					
Pobližbašeni inženir: Matjaž Zavšek, dipl.inž.grad.		PI G - 4590					
Projektant:							
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:	
21/33	21/33	M 1:50, 1:25, 1:10	PZI	282051	november 2022	G.12.3	

OPAŽNI NAČRT OPORNIKA V OSI 2

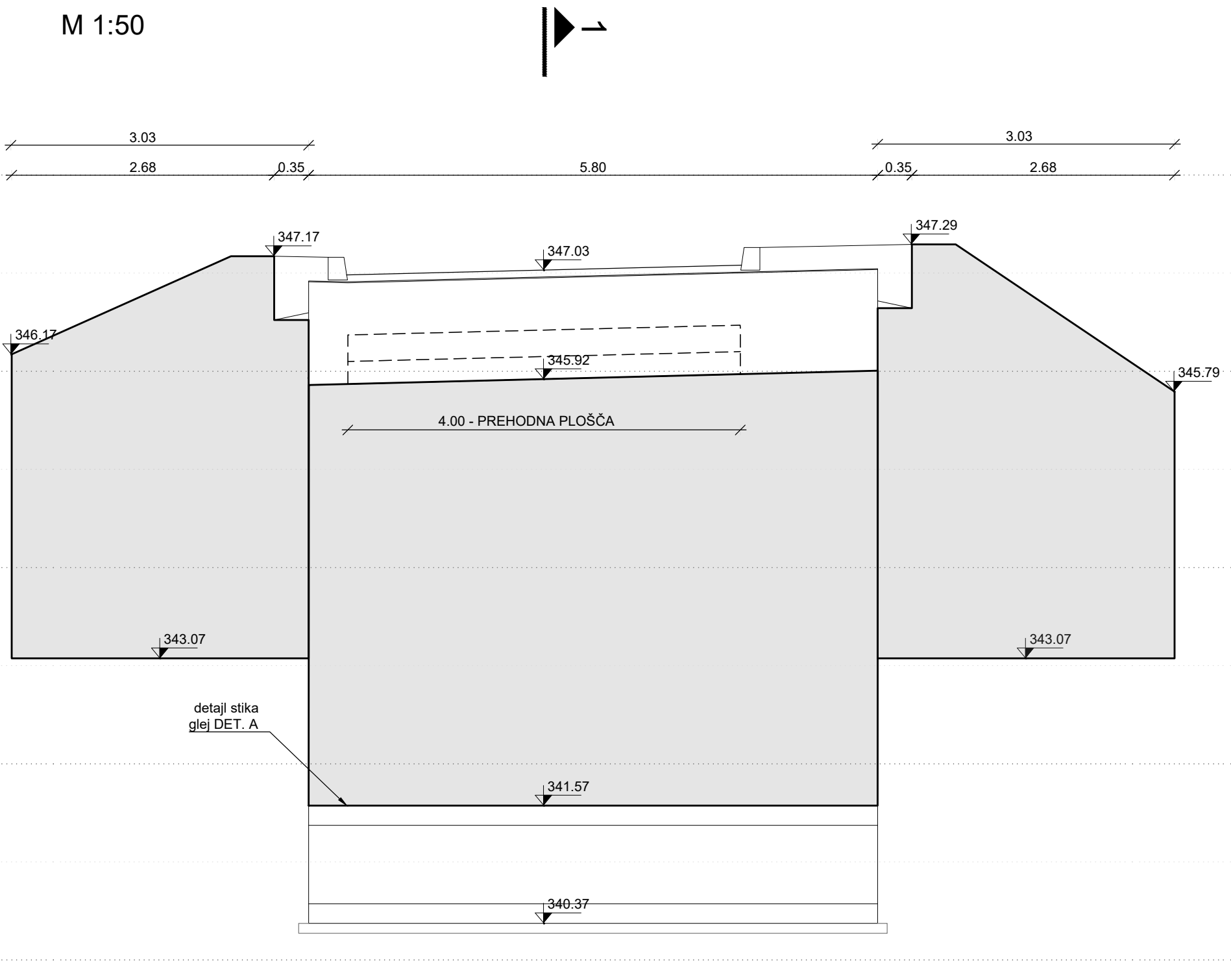
POGLED B-B

M 1:50



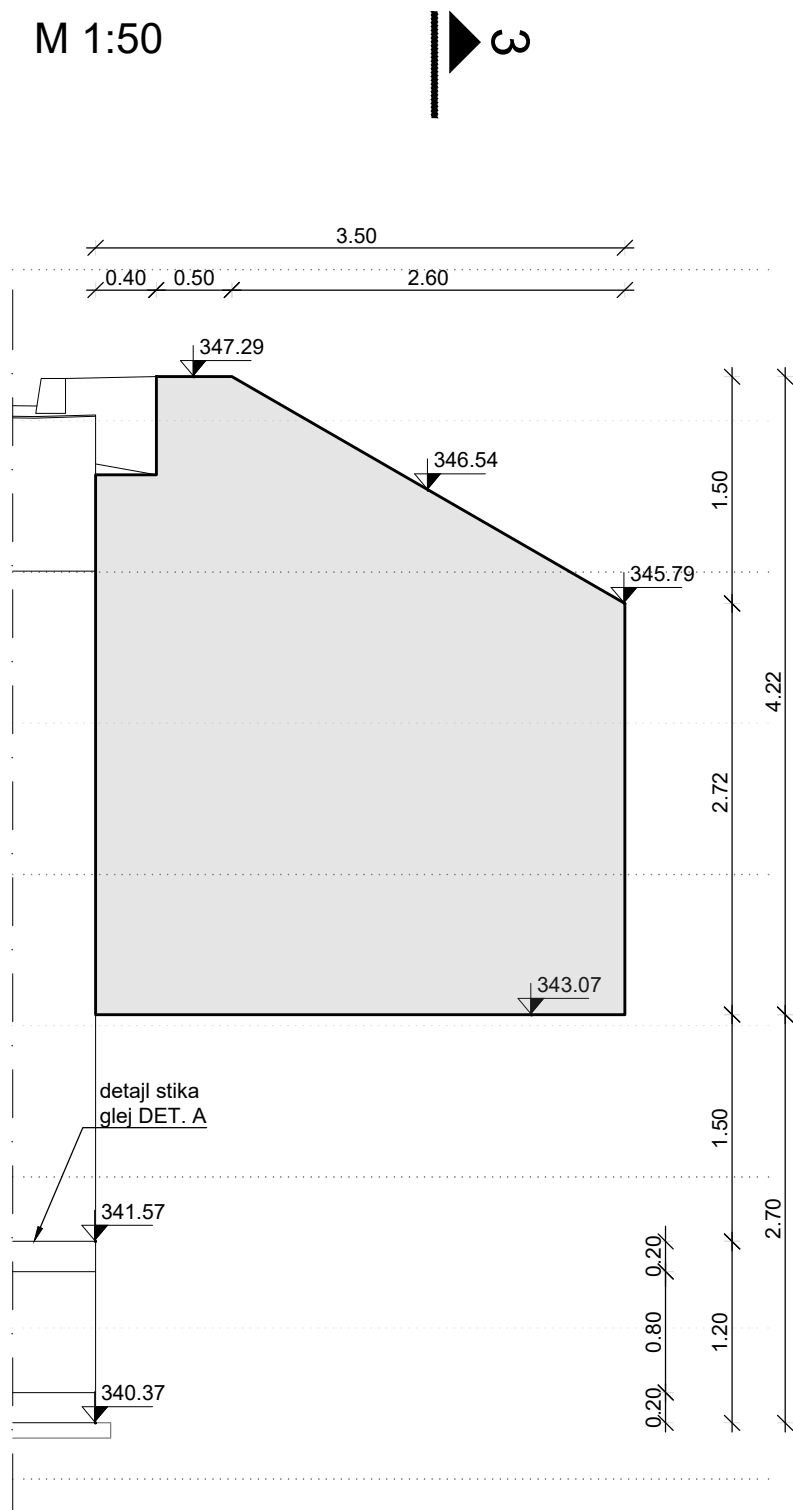
POGLED A-A

M 1:50



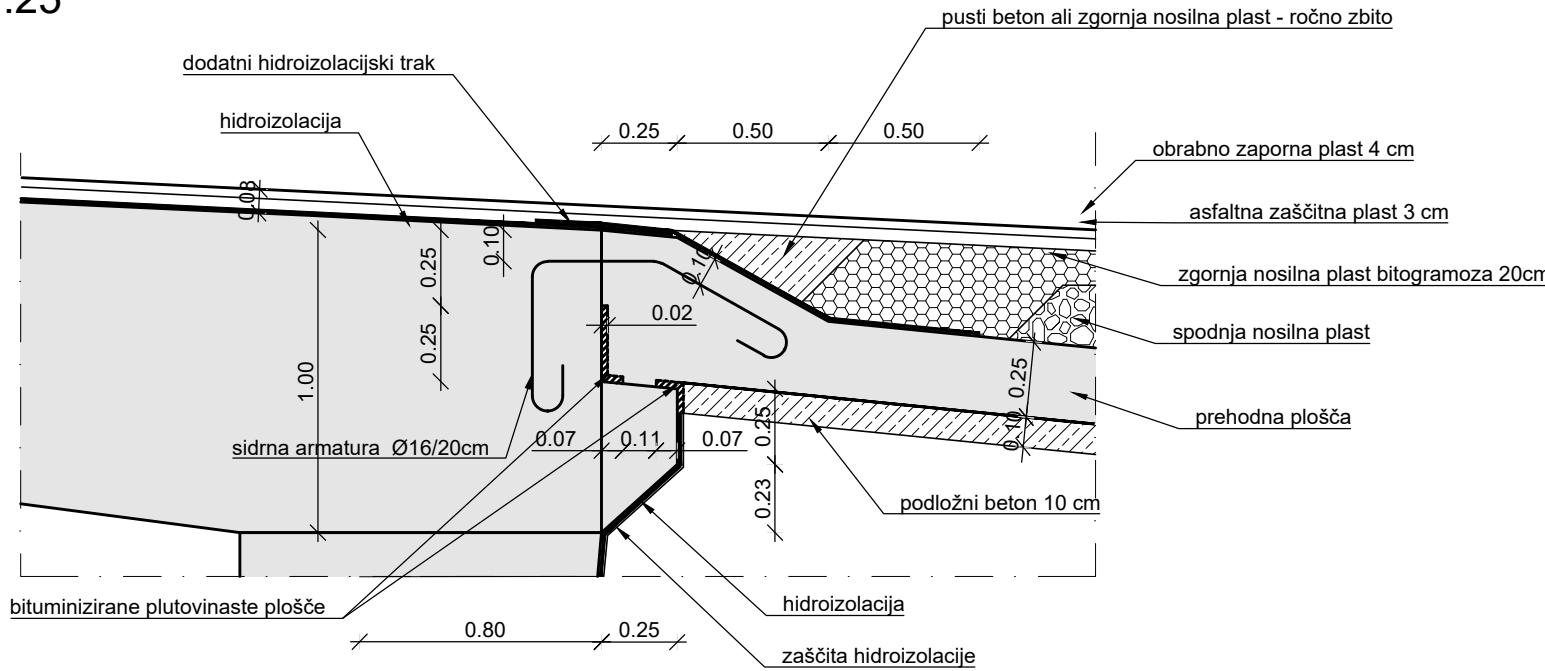
POGLED C-C

M 1:50



DETAJL NALEGANJA PREHODNE PLOŠČE - OS 1

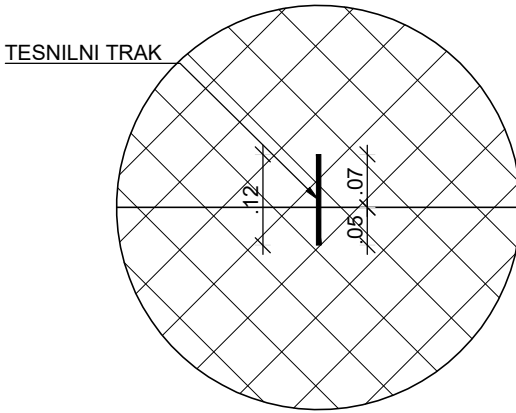
M 1:25



DETAJL A

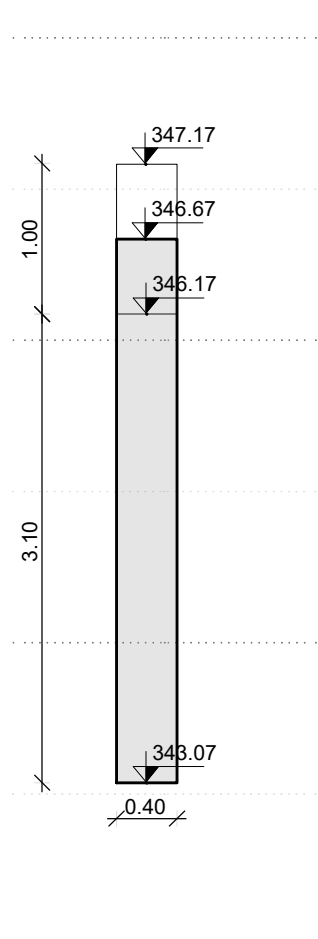
M 1:10

TESNILNI TRAK V TEMELJU



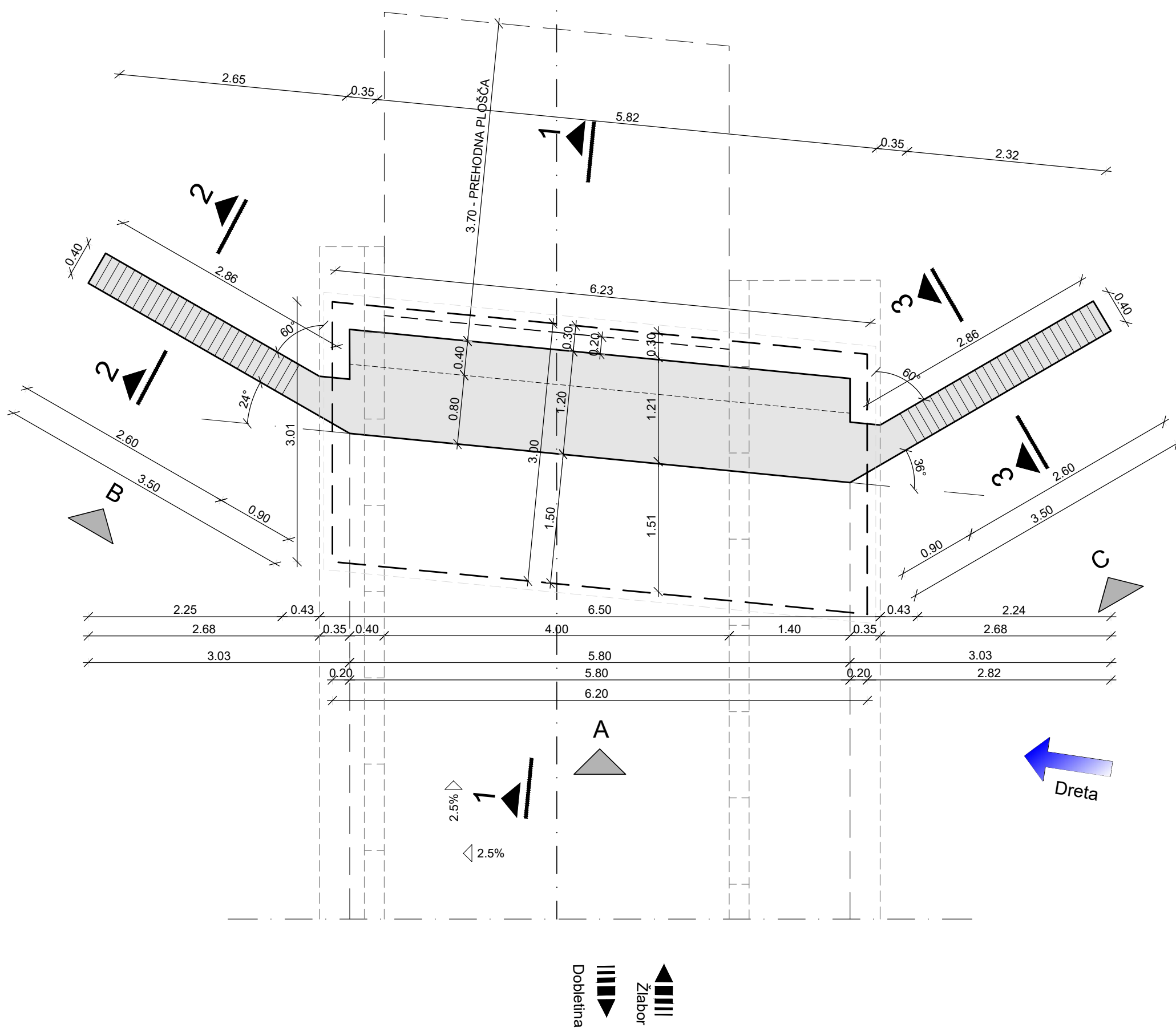
PREREZ 2-2

M 1:50



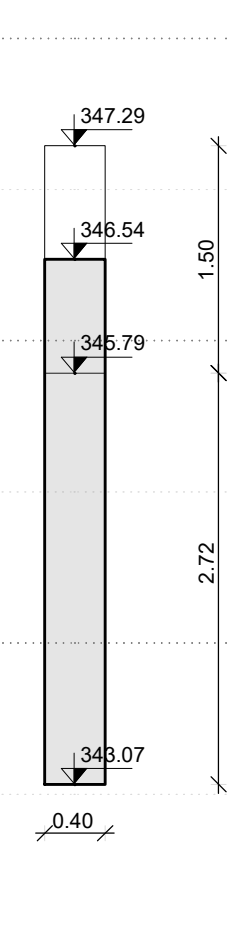
TLORIS OPORNIKA V OSI 1

M 1:50



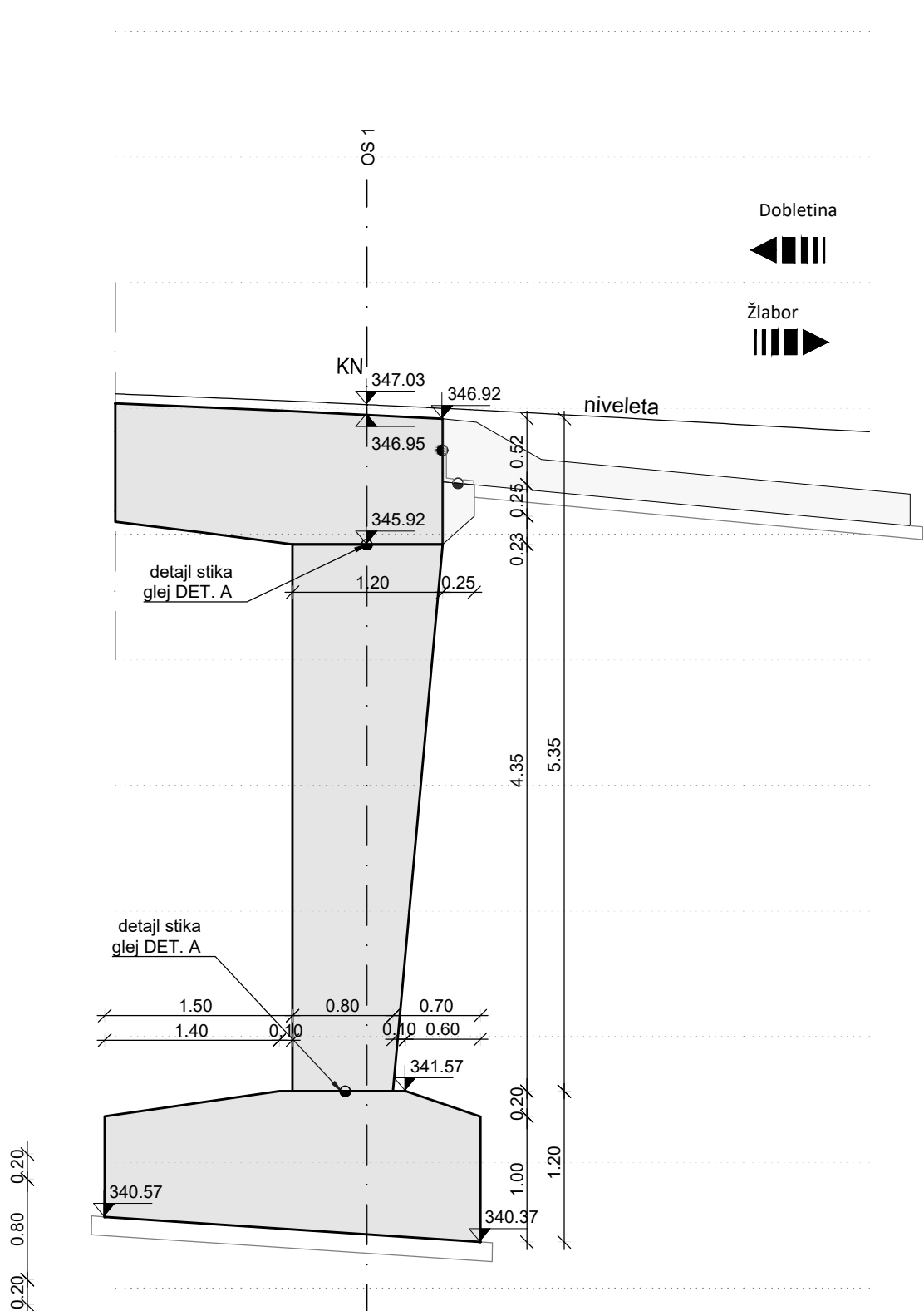
PREREZ 3-3

M 1:50



PREREZ 1-1

M 1:50



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVLNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDITVIJO PROJEKTANTOV!


VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

- ZAŠČITNA PLAST
- Zgornje in bočne površine - 5 cm
 - Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV

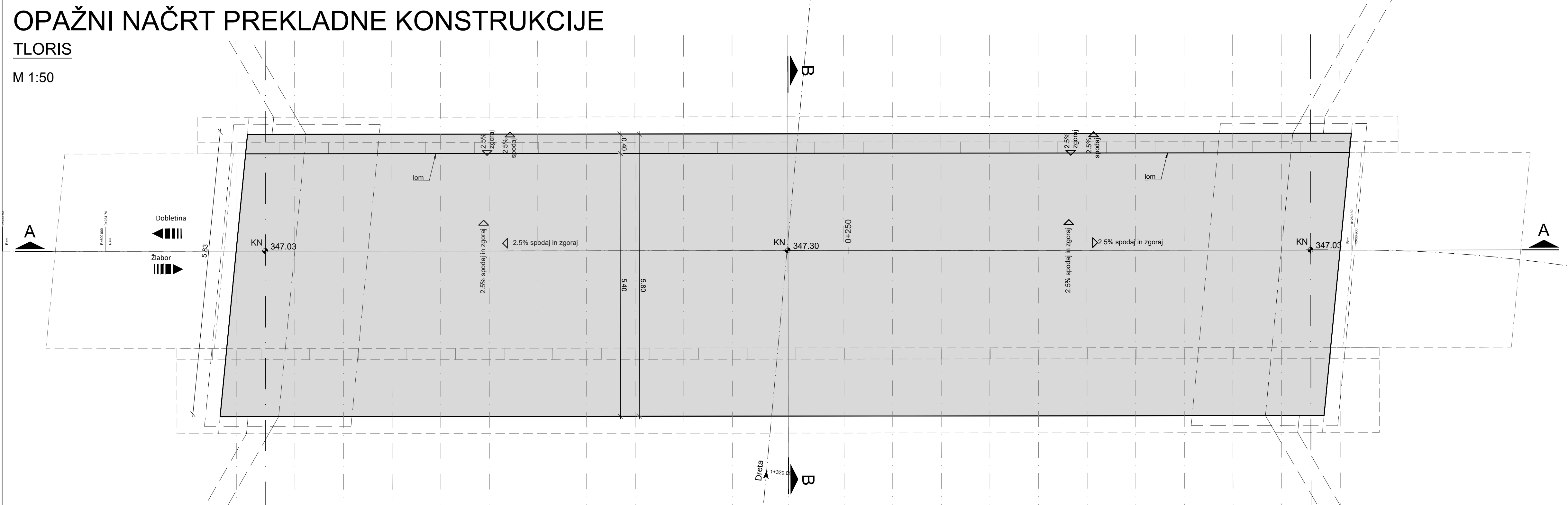
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON				ZAŠČITNA PLAST [mm]	ARMATURNO JEKLO	
	tlasna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}		oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
pusti beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-

Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina			
Vodja proj.: Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.				Vsebinske risbe (dokumenta):			
Projelektor: Matjaž Zavšek, dipl.inž.grad.				OPAŽNI NAČRT OPORNIKA S TEMELJEM IN KRILI V OSI 2			
Projektant:				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
Št. projekta:				Št. risbe:			
21/33				G.12.2			

OPAŽNI NAČRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE

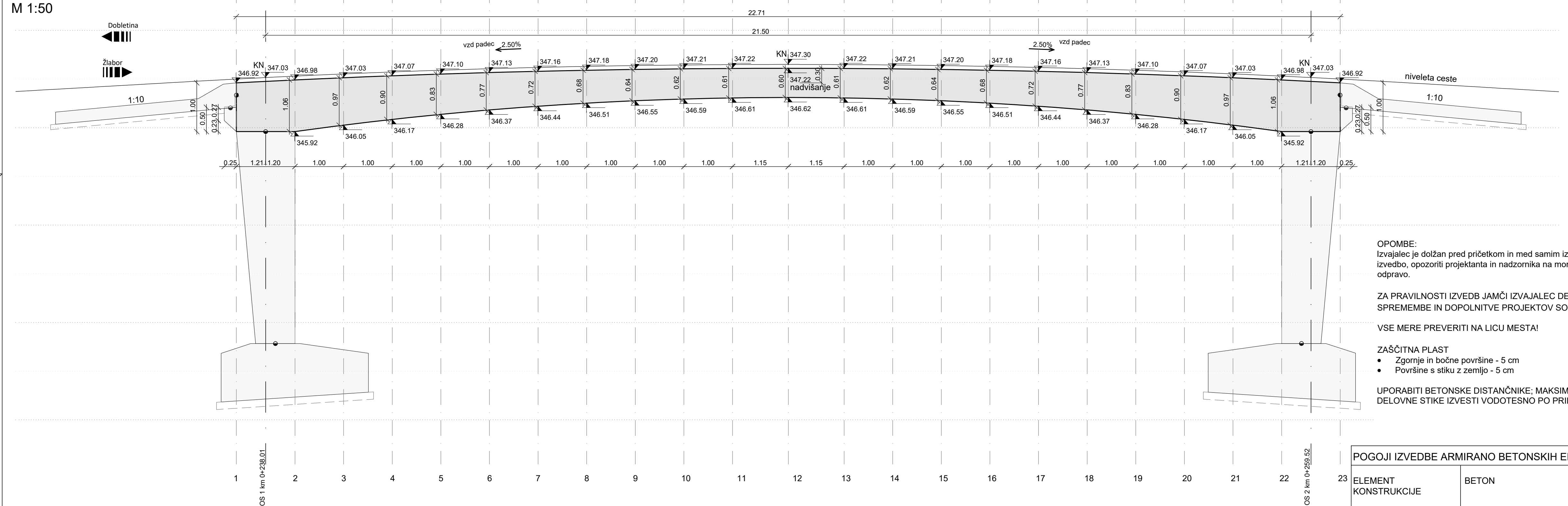
TLORIS

M 1:50



VZDOLŽNI PREREZ V OSI CESTE - PREREZ A-A

M 1:50



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVLNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDI TVI JO PROJEKTANTOV!

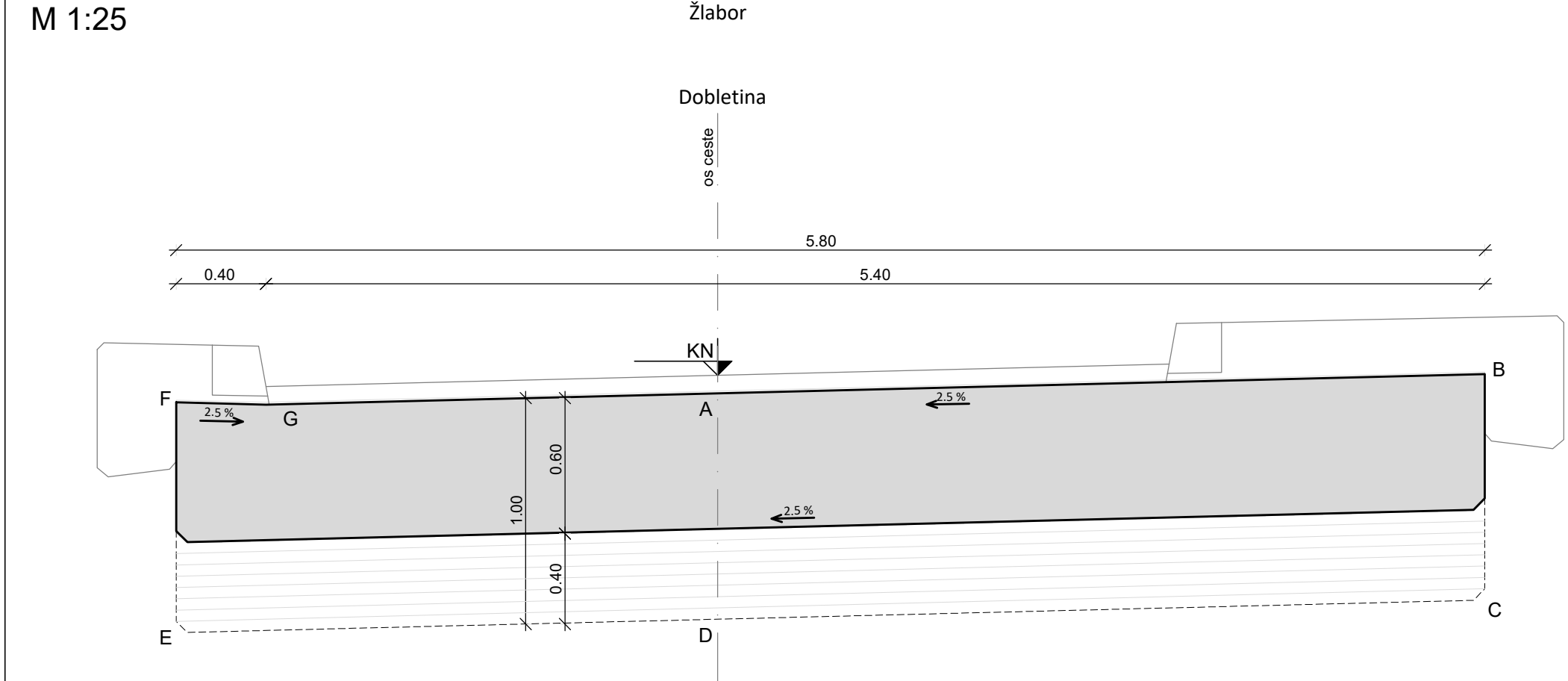
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

- ZAŠČITNA PLAST
- Zgornje in bočne površine - 5 cm
 - Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE: MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!


PREČNI PREREZ MOSTU B-B

M 1:25

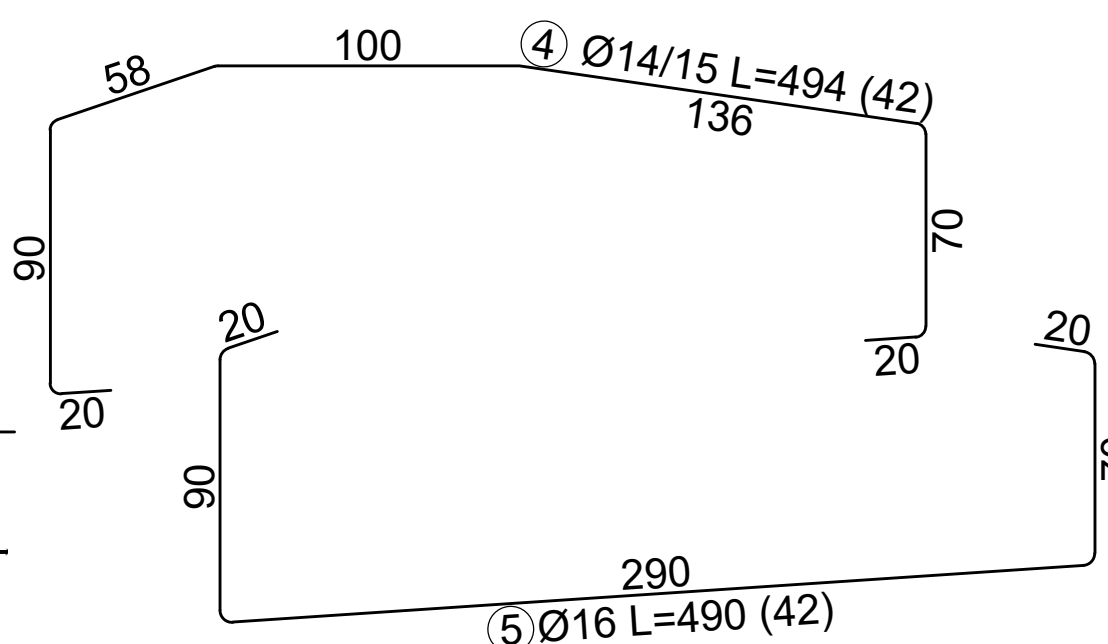
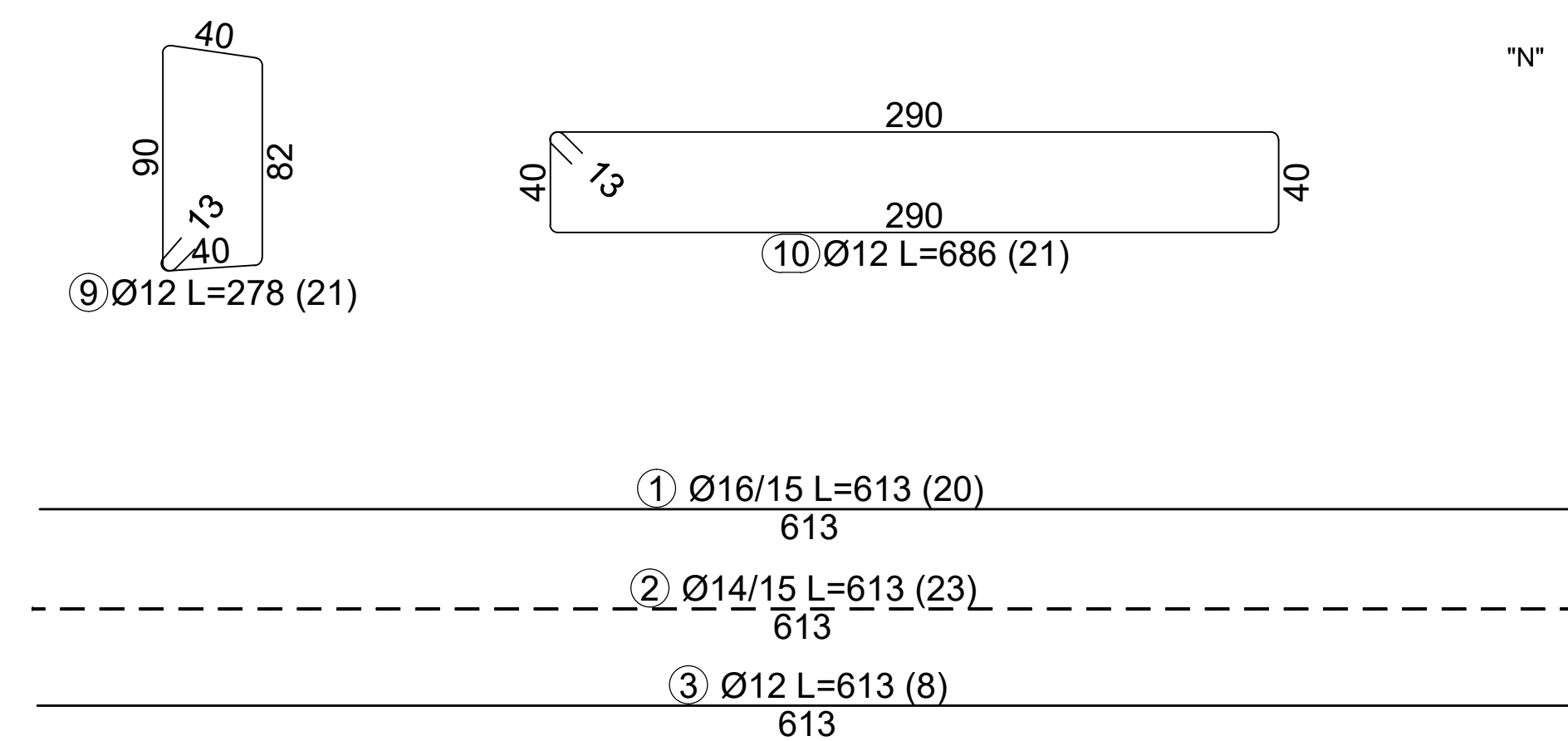


Profil	Stacionaža km 0+	Niveleta	A	B	C	D	E	F	G	
OS 1	1	237.41	347.00	346.92	347.01	346.01	345.92	345.86	346.88	346.87
		238.01	347.03	346.95	347.04	346.01	345.92	345.86	346.91	346.90
	2	238.62	347.06	346.98	347.07	346.01	345.92	345.86	346.94	346.93
	3	239.62	347.11	347.03	347.12	346.14	346.05	345.99	346.99	346.98
	4	240.62	347.15	347.07	347.16	346.26	346.17	346.11	347.03	347.02
	5	241.62	347.18	347.10	347.19	346.37	346.28	346.22	347.06	347.05
	6	242.62	347.21	347.13	347.22	346.46	346.37	346.31	347.09	347.08
	7	243.62	347.24	347.16	347.25	346.53	346.44	346.38	347.12	347.11
	8	244.62	347.26	347.18	347.27	346.60	346.51	346.45	347.14	347.13
	9	245.62	347.28	347.20	347.29	346.64	346.55	346.49	347.16	347.15
	10	246.62	347.29	347.21	347.30	346.68	346.59	346.53	347.17	347.16
	11	247.62	347.30	347.22	347.31	346.70	346.61	346.55	347.18	347.17
12	248.77	347.30	347.22	347.31	346.71	346.62	346.56	347.18	347.17	
13	249.91	347.30	347.22	347.31	346.70	346.61	346.55	347.18	347.17	
14	250.91	347.29	347.21	347.30	346.68	346.59	346.53	347.17	347.16	
15	251.91	347.28	347.20	347.29	346.64	346.55	346.49	347.16	347.15	
16	252.91	347.26	347.18	347.27	346.60	346.51	346.45	347.14	347.13	
17	253.91	347.24	347.16	347.25	346.53	346.44	346.38	347.12	347.11	
18	254.91	347.21	347.13	347.22	346.46	346.37	346.31	347.09	347.08	
19	255.91	347.18	347.10	347.19	346.37	346.28	346.22	347.06	347.05	
20	256.91	347.15	347.07	347.16	346.26	346.17	346.11	347.03	347.02	
21	257.91	347.11	347.03	347.12	346.14	346.05	345.99	346.99	346.98	
22	258.91	347.06	346.98	347.07	346.01	345.92	345.86	346.94	346.93	
OS 2		259.52	347.03	346.95	347.04	346.01	345.92	345.86	346.91	346.90
	23	260.13	347.00	346.92	347.01	346.01	345.92	345.86	346.88	346.87

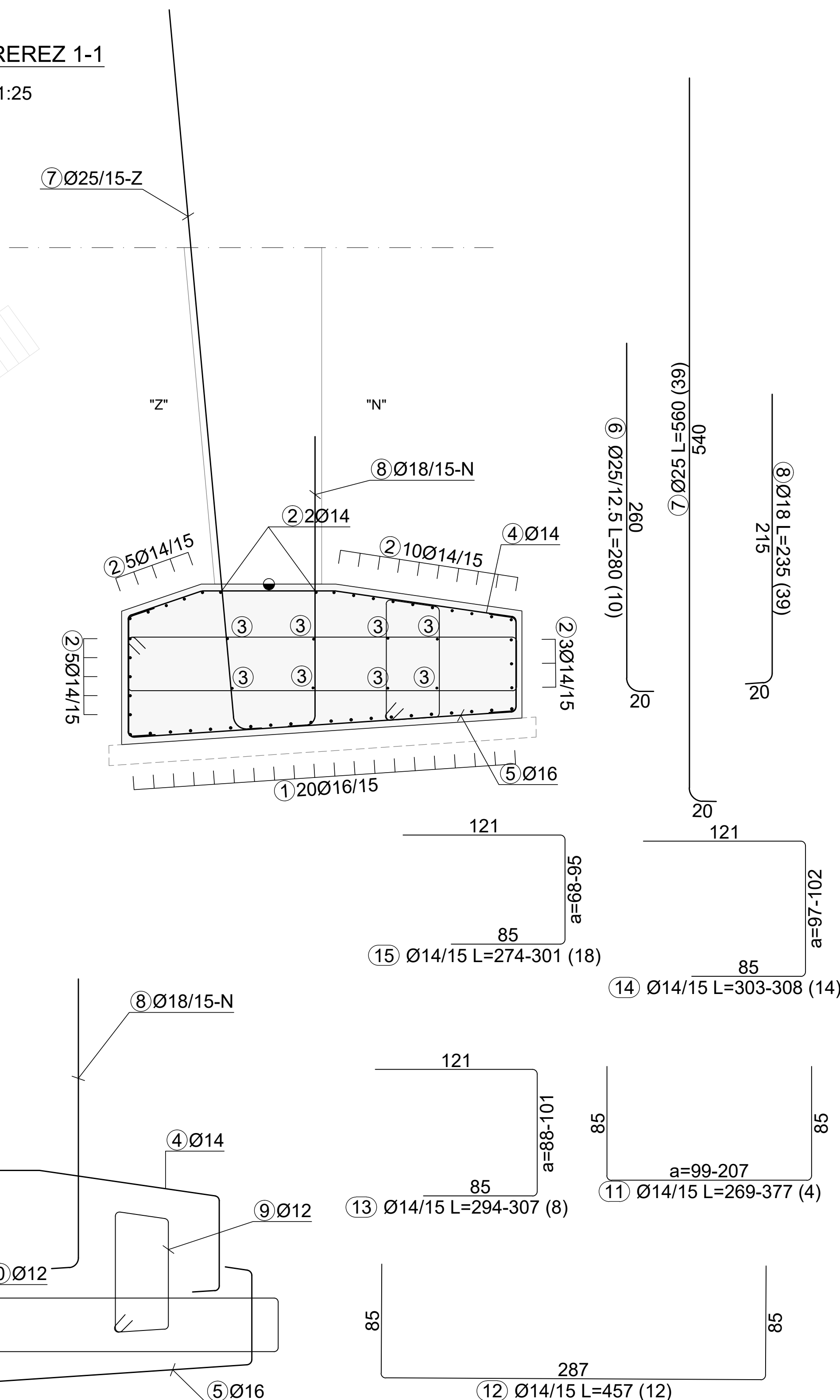
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV							
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON				ZAŠČITNA PLAST [mm]	ARMATURNO JEKLO	
	trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}		oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B
pusi beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-

Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žiabor - Dobletina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žiabor - Dobletina			
Vodja proj.: Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.				Vsebinske risbe (dokumenta): PI G - 3810			
Projektant: Matjaž Zavšek, dipl.inž.grad.				PI G - 4590			
St. projekta:				St. risbe:			
21/33				21/33			
M 1:50, 1:25				PZI			
282051				november 2022			
G.12.3							

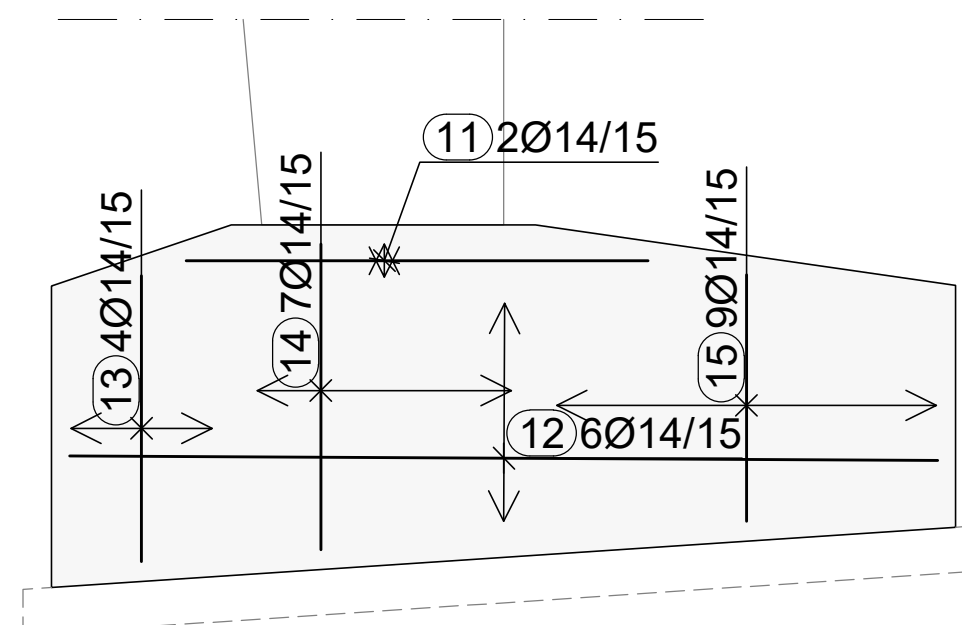
M 1:25




M 1:25




M 1:25



UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

KRVLJENJE ARMATURE									
KLJUKE dp=premer palice			UPOGIBANJE dbr=premer upogibanja						
dp (mm)	dbr		STRANSKI ZASČITNI BETON	ENOSLOJNO OZIR. ZUNANJA ARM.	VEČSLOJNO OZIR. NOTRANJA ARM.				
< 16	4.0 dp		> 5 cm in ≥ 3.0 dp	15 dp	22 dp				
18 - 28	7.0 dp		≤ 5 cm in ≤ 3.0 dp	20 dp	30 dp				

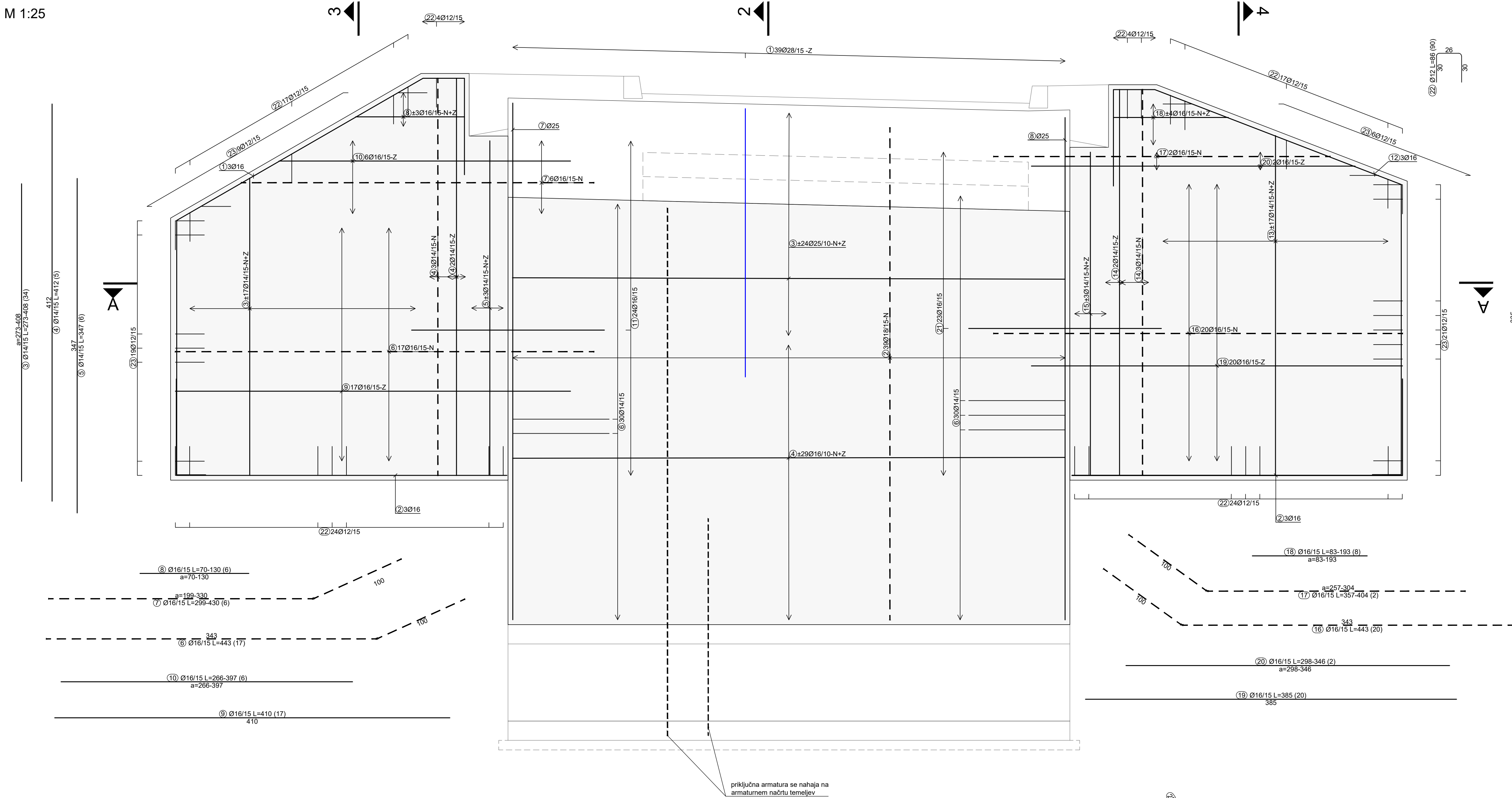
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV									
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON	SST EN 1992-1, 1992-2				SST EN 1992-1, 1992-2		SST EN 1992-1, 1, SST EN 1008	
		ilačna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}	ZASČITNA PLAST [mm]		oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50		S500	B	
kriila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50		S500	B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50		S500	B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50		S500	B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50		S500	B	
KB zlozba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50		S500	B	
pusti beton (izbojšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-		-	-	
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-		-	-	

Investitor:			Projekt:			
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje			Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
Projektant:			Načrt:			
 PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec			Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
			Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
Ime in primerek:		Id. št.:				
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810				
Pooblaščenec:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590				
Projektant:		Vsebinske risbe (dokumenta):				
		ARMATURNI NAČRT TEMELJEV				
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:
21/33	21/33	M 1:25	PZI	282051	november 2022	G.13.1

ARMATURNNI NAČRT OPORNIKA S KRILI V OSI 1

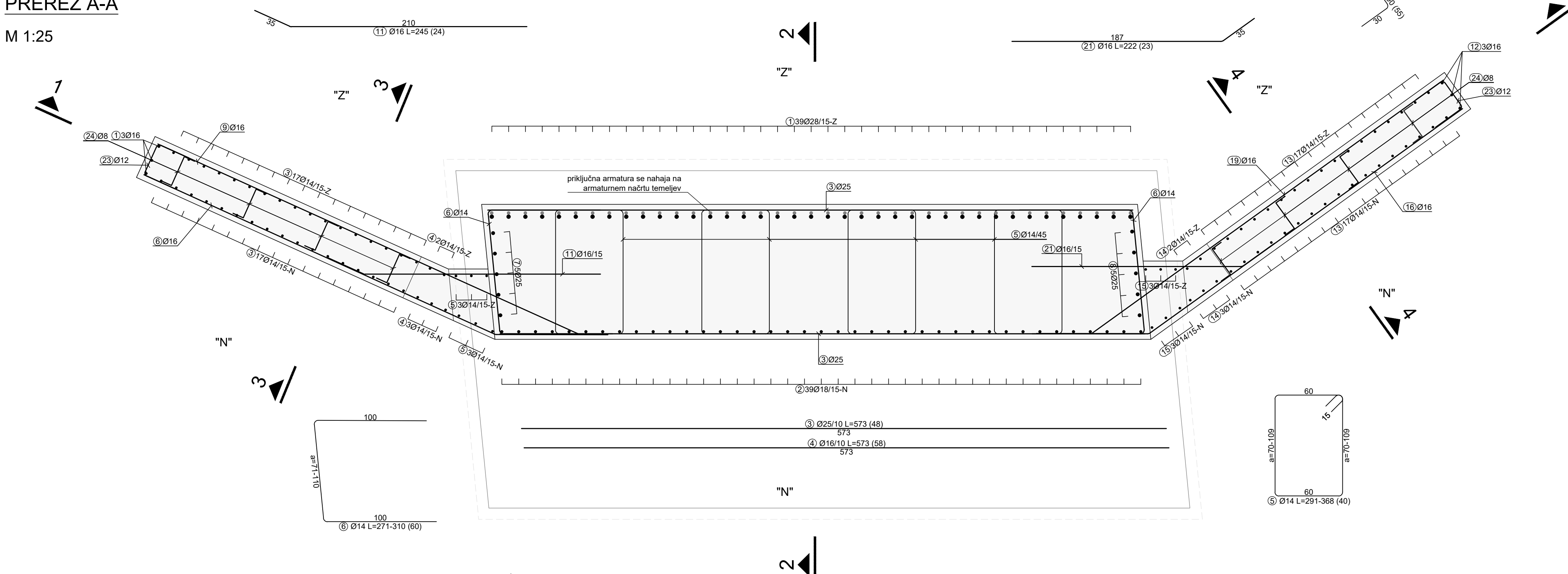
PREREZ 1-1

M 1:25



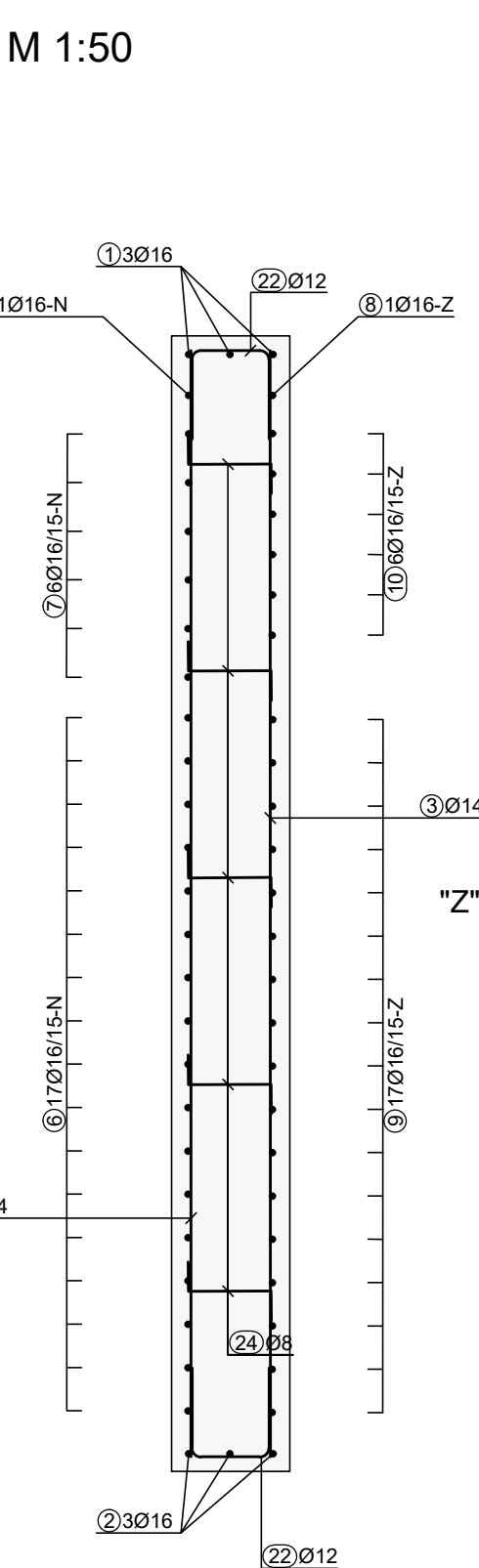
PREREZ A-A

M 1:25



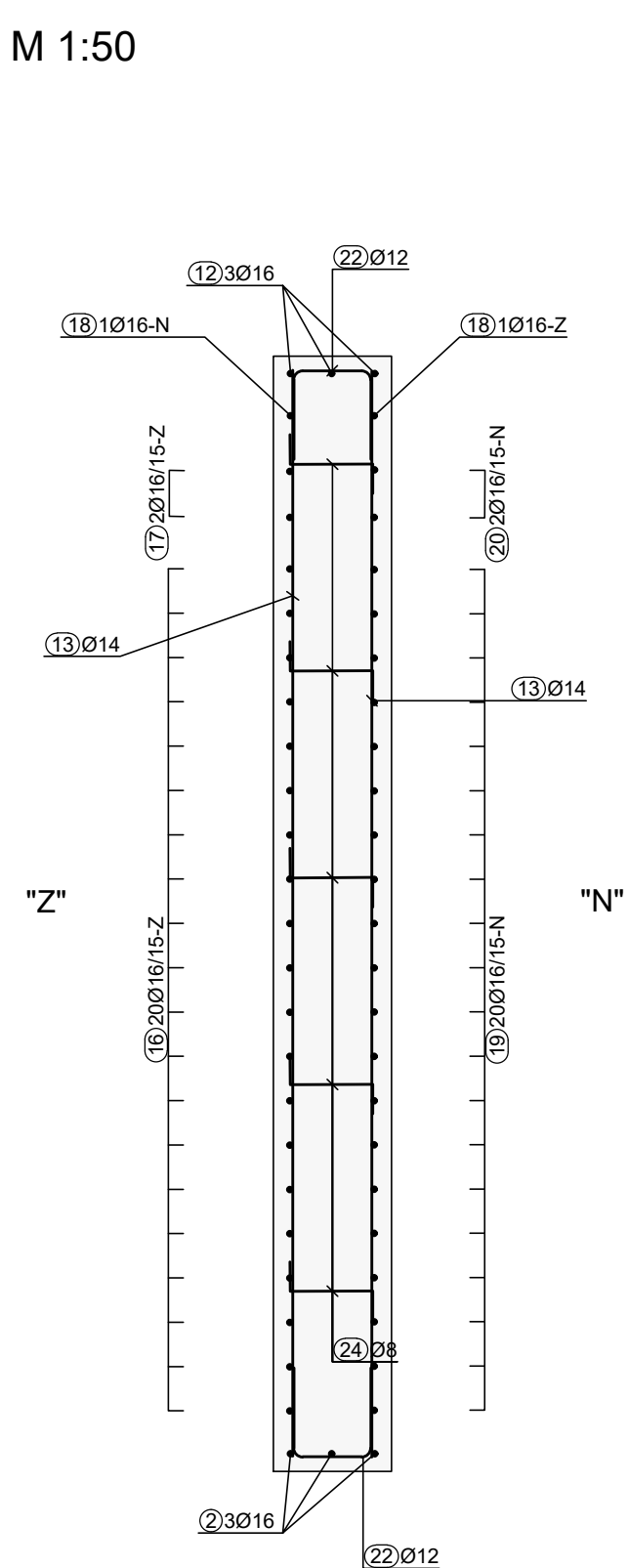
PREREZ 3-3

M 1:50



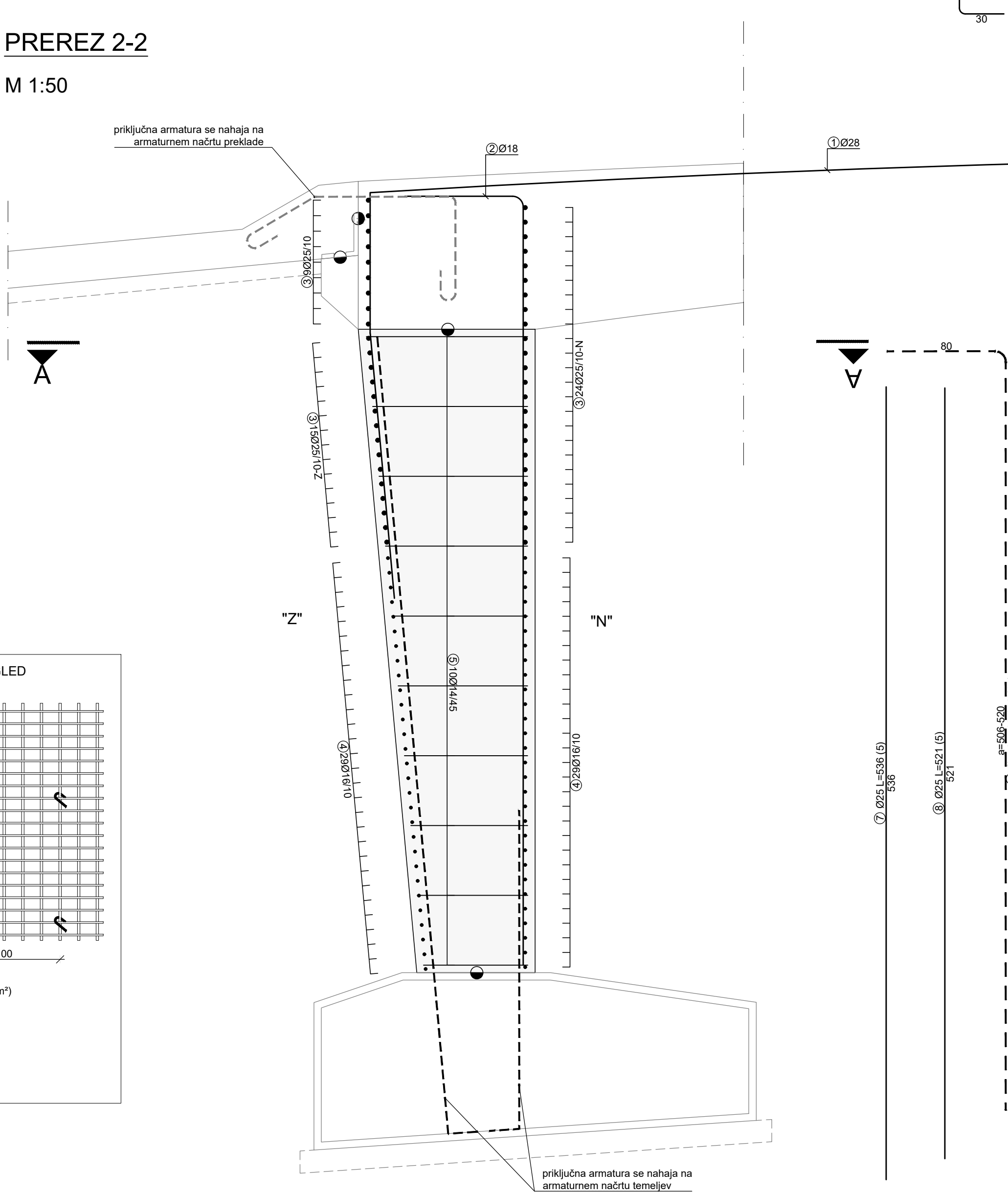
PREREZ 4-4

M 1:50



PREREZ 2-2

M 1:50



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.
ZA PRAVILNOSTI IZVEDBE JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTDRTIVLO PROJEKTANTOV!
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

ZAŠČITNA PLAST

- Zgoranje in bočne površine - 5 cm
- Površine s silko z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE, MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

KRIVLJENJE ARMATURE						
KLJUKE	UPOGIBANJE					
dp=premer palice	dp=premer upogibanja		dbr			
dp (mm)	dbr	STRANSKI ZAŠČITNI BETON	ENOSLOJNO OZIR. ZUNANJA ARM.	VEČSLOJNO OZIR. NOTRANJA ARM.		
< 16	4,0 dp	> 5 cm in > 3,0 dp	15 dp	22 dp		
18 - 28	7,0 dp	≤ 5 cm in ≤ 3,0 dp	20 dp	30 dp		

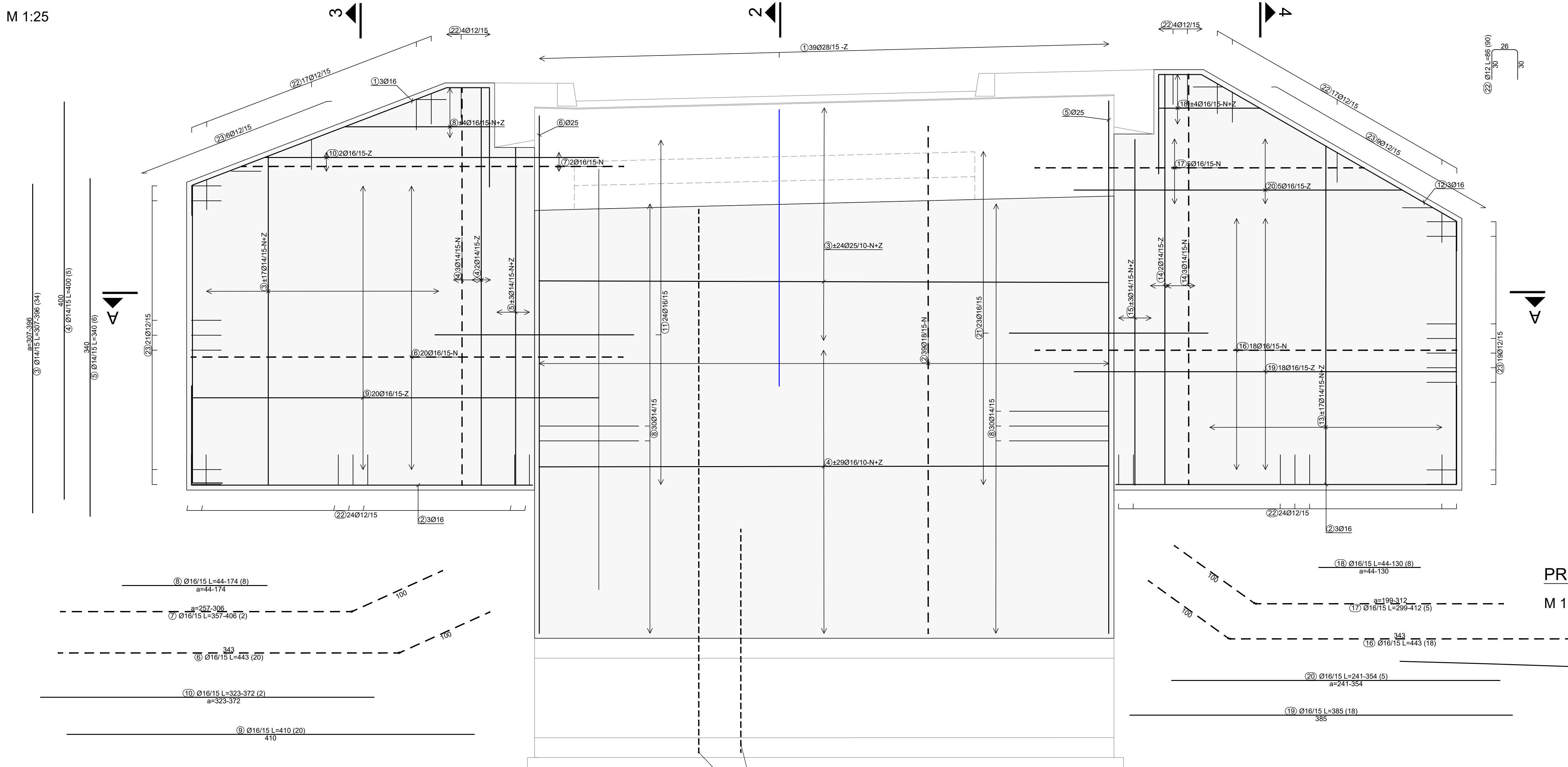
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV

		SIST EN 1962-1, 1962-2		SIST EN 1962-1, 1962-2		SIST EN 1962-1, 1962-2	
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON	ZAŠČITNA PLAST [mm]			ARMATURNO JEKLO		
	trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}	oznaka	razred duktilnosti	
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500 B	
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500 B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500 B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500 B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500 B	
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500 B	
pusti beton (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	

Investitor Občina Nazarje Savjinska cesta 4 3331 Nazarje		Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žabovc Dobletina	
Projektant: PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec		Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žabovc Dobletina	
Vrednotenje projekta: Uroš Vogrinč, univ.dipl.inž.grad. Matjaž Zavsek, dipl.inž.grad.		Vrednotenje projekta: PI G - 3810 PI G - 4590	
Projektant: S. projektant S. načrt Mesto Faza S. odobritev Datum S. izbrano		Vrednotenje projekta: Vrednotenje projekta (dokumenta) ARMATURNI NAČRT OPORNIKA S KRILI V OSI 1	
21/33		21/33	
M 1:25		PZI	
282051		november 2022	
G.13.2			

PREREZ 1-1

M 1:25



PREREZ 2-2

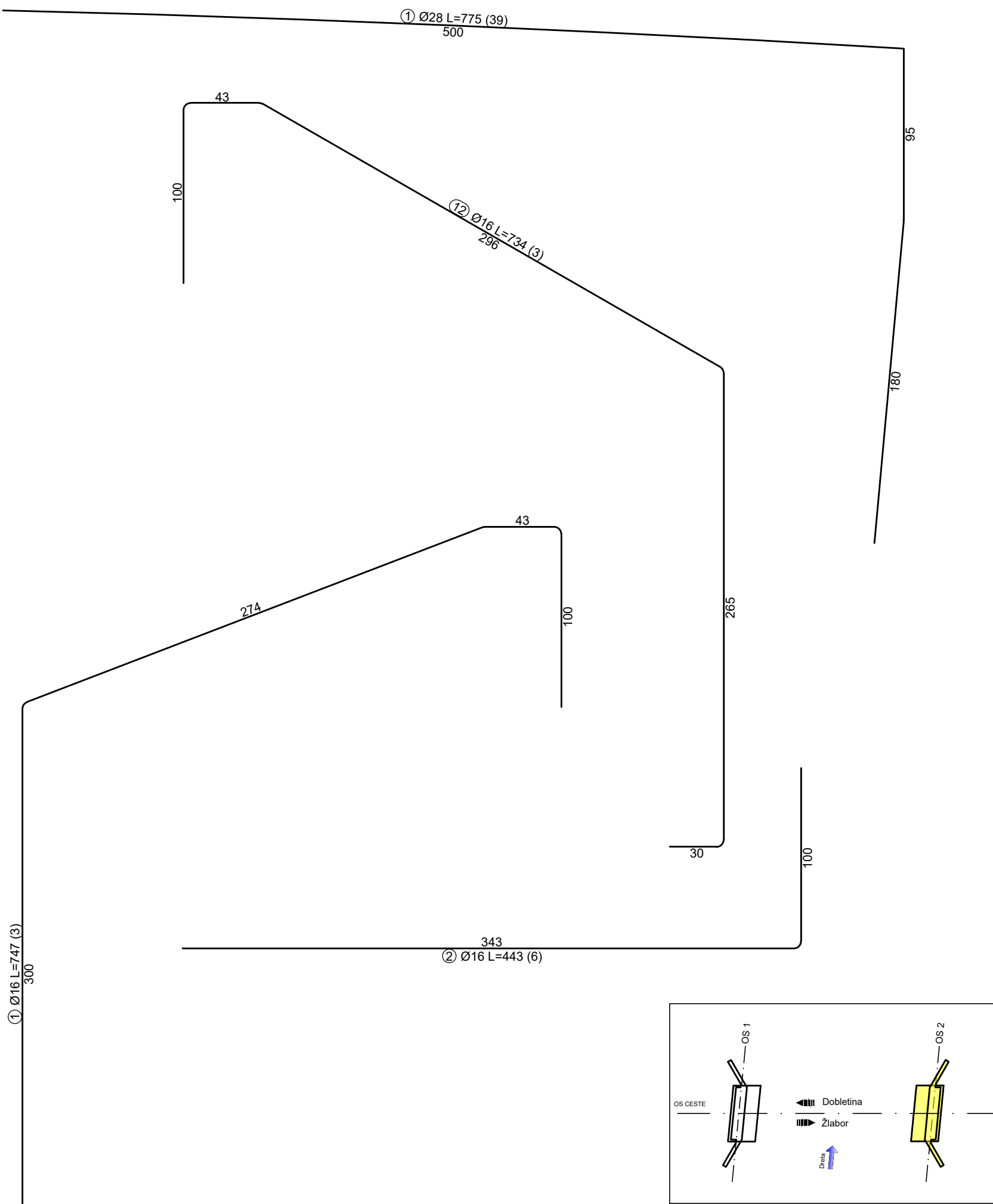
M 1:50



M 1:50



M 1:50



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVILNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DELI
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDIITVIJO PROJEKTANTOV

VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA

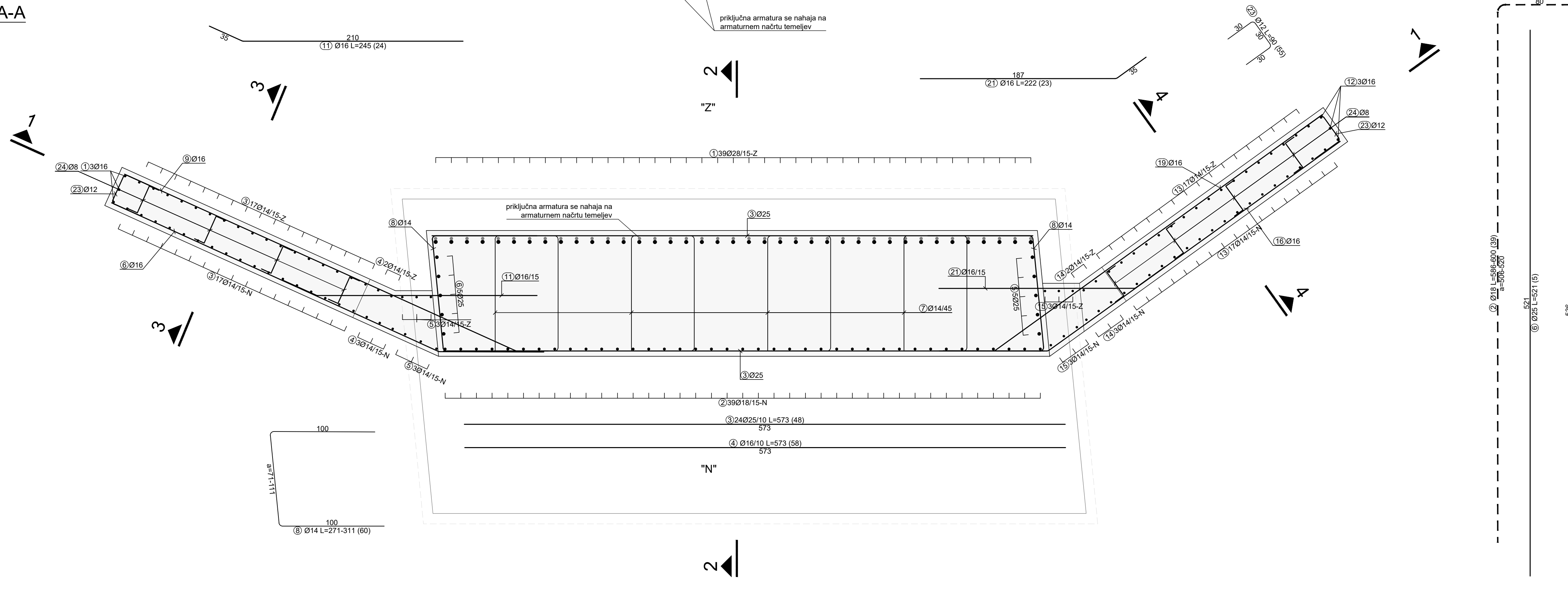
ZAŠČITNA PLAST

- Zgornje in bočne površine - 5 cm
- Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

PREREZ A-A

M 1:25

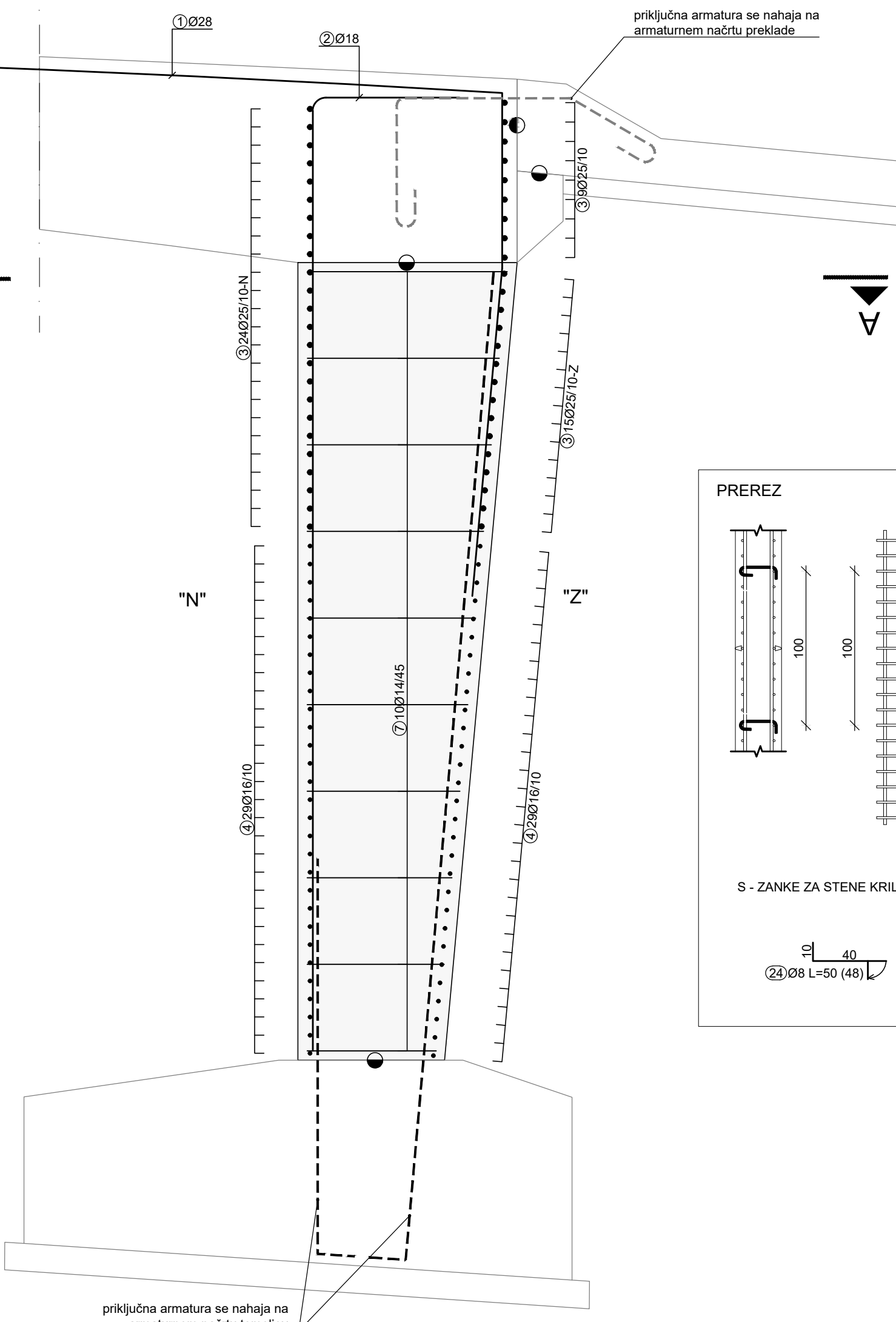


PREREZ 3-3

M 1:50

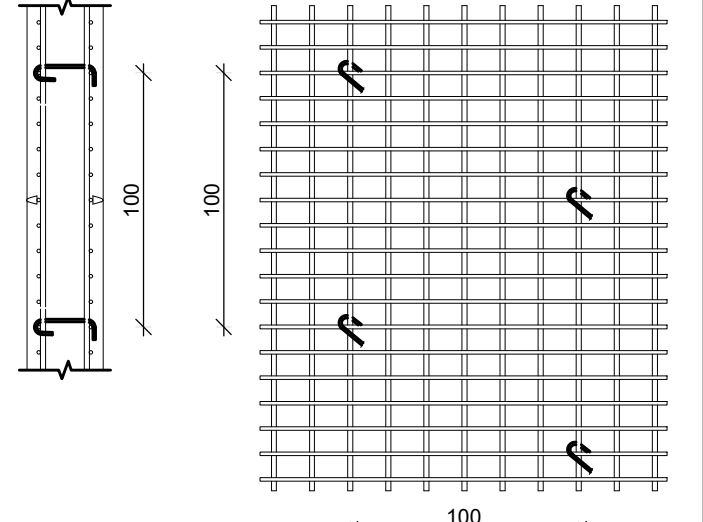
PREREZ 4-4

M 1:50





PREREZ

POGLED




S - ZANKE ZA STENE KRIL d=40cm (2kom/m²)

KRIVLJENJE ARMATURE					
KLJUKE					
dp-premer palice	dp	dbr	UPOGOBANJE dbr-premer upogibanja	ENOSLOJNO OZIR. ZUNANJA ARM.	VEĆESLOJNO OZIR. NOTRANJA ARM.
dp (mm)		dbr	STRANSKI ZASČITNI BETON		
< 16		4.0 dp	> 5 cm in ≥ 3.0 dp	15 dp	22 dp
18 - 28		7.0 dp	≤ 5 cm in ≥ 3.0 dp	20 dp	30 dp

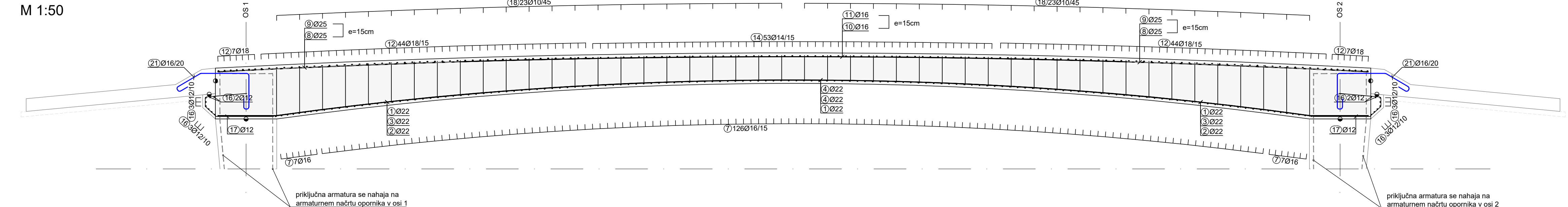
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV

ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON	SIST EN 1992-1:1992-2				ZÁŠTITA PLAST	SIST EN 1992-1:1992 EN 1992-2	
		tlaična trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{wak}		oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
krita	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
pušni betoni (zložjšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-	
podložni betoni	C12/15	XC0	-	32	-	-	-	

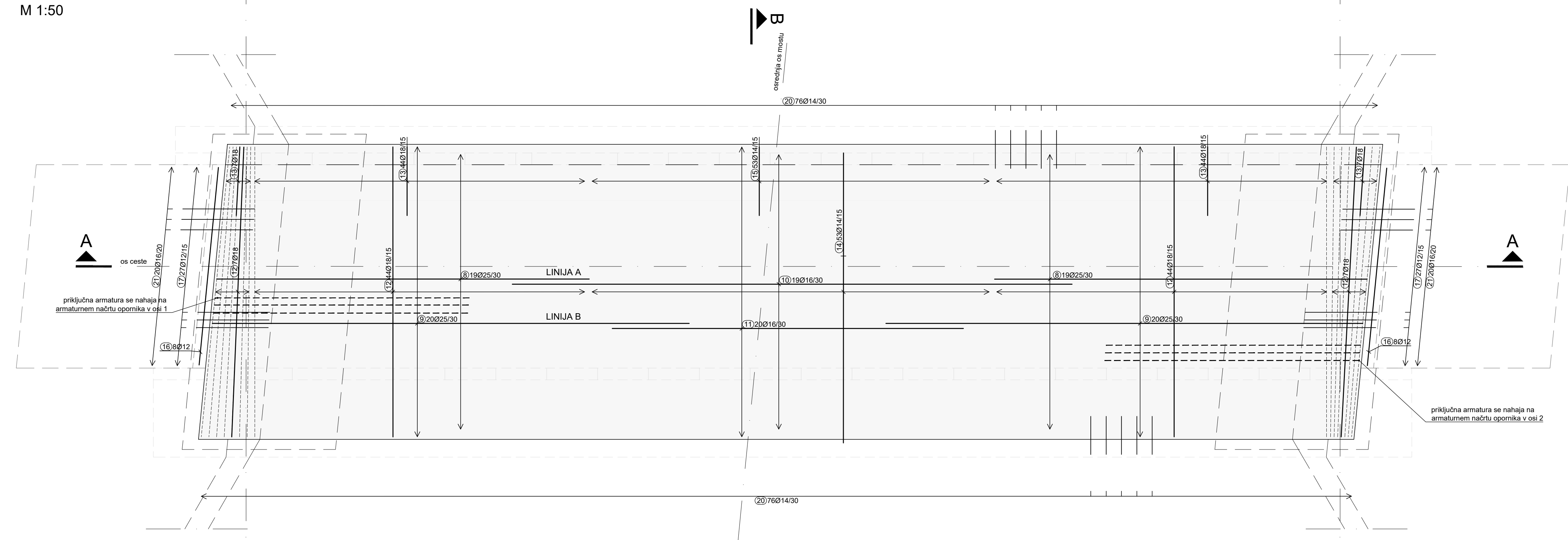
Investitor: Občina Nazarje Savrskijska cesta 4 3331 Nazarje			Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina		
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec			Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina		
Vrednotenje: 2.1 navedb gradbenih konstrukcij					
Izvešje v prilogi: Uroš Vogrin, univ.dipl.inž.grad. Matjaž Zavešček, dipl.inž.grad.			Id. št.: PI G - 3810 PI G - 4590		
Vrednotenje: 2.1 navedb gradbenih konstrukcij			Vrednotenje: 2.1 navedb gradbenih konstrukcij		
Projektant: Št. projekta: 21/03 Št. načrta: 21/03 Merilo: M 1:25			Vrednotenje: 2.1 navedb gradbenih konstrukcij ARMATURNI NAČRT OPORNIKA S KRILI V OSI 2 Št. odziva: PZI Datum: 28.05.2021 Št. risbe: november 2022 G. 13.3		

ARMATURNI NAČRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE

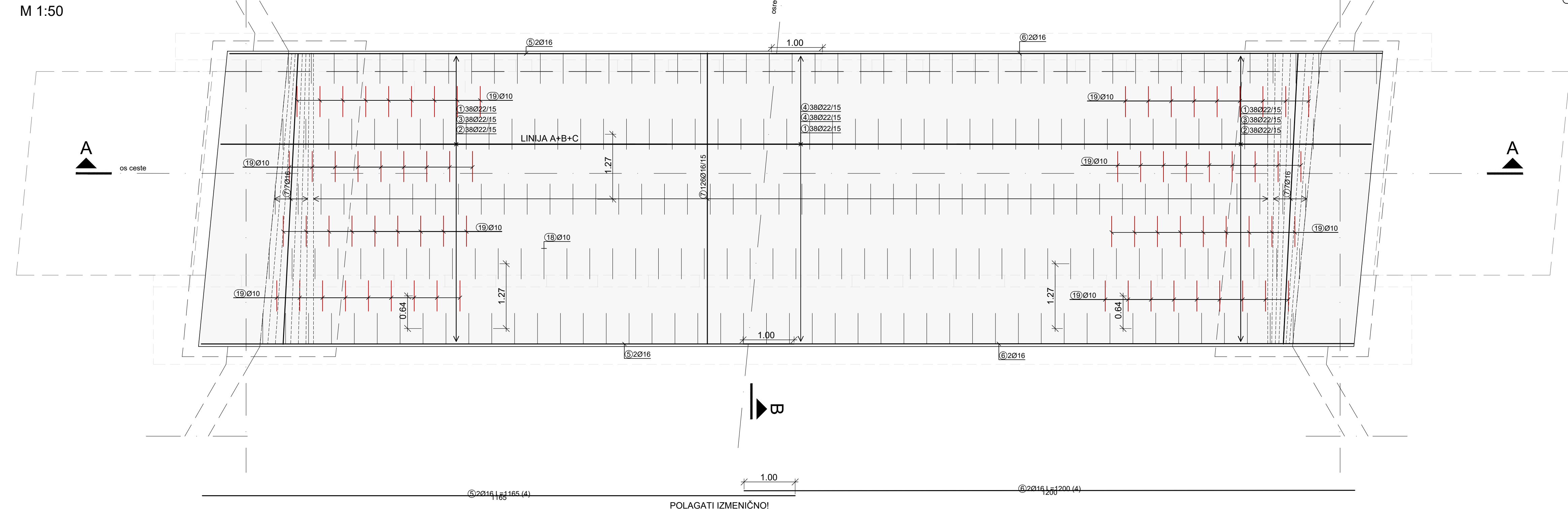
VZDOLŽNI PREREZ V OSI CESTE - PREREZ A-A



TLORIS - zgornja armatura

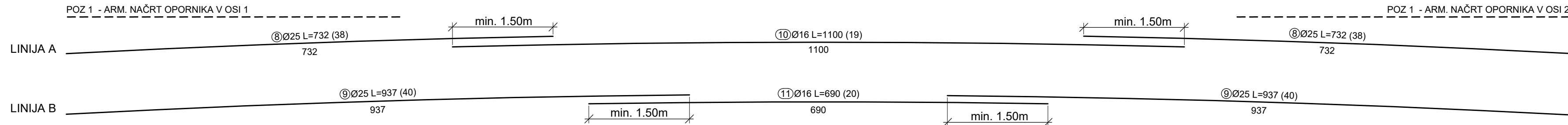


TLORIS - spodnja armatura



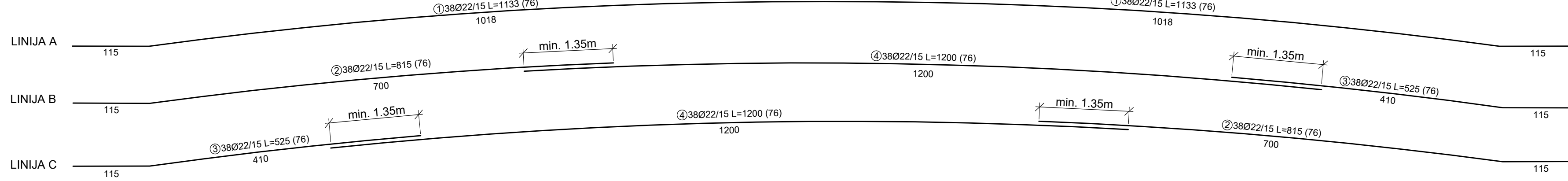
POLAGANJE VZDOLŽNE ZGORNJE ARMATURE

LINIJ A IN B SI SLEDIJO IZMENIČNO NA RAZMAKU 15 CM



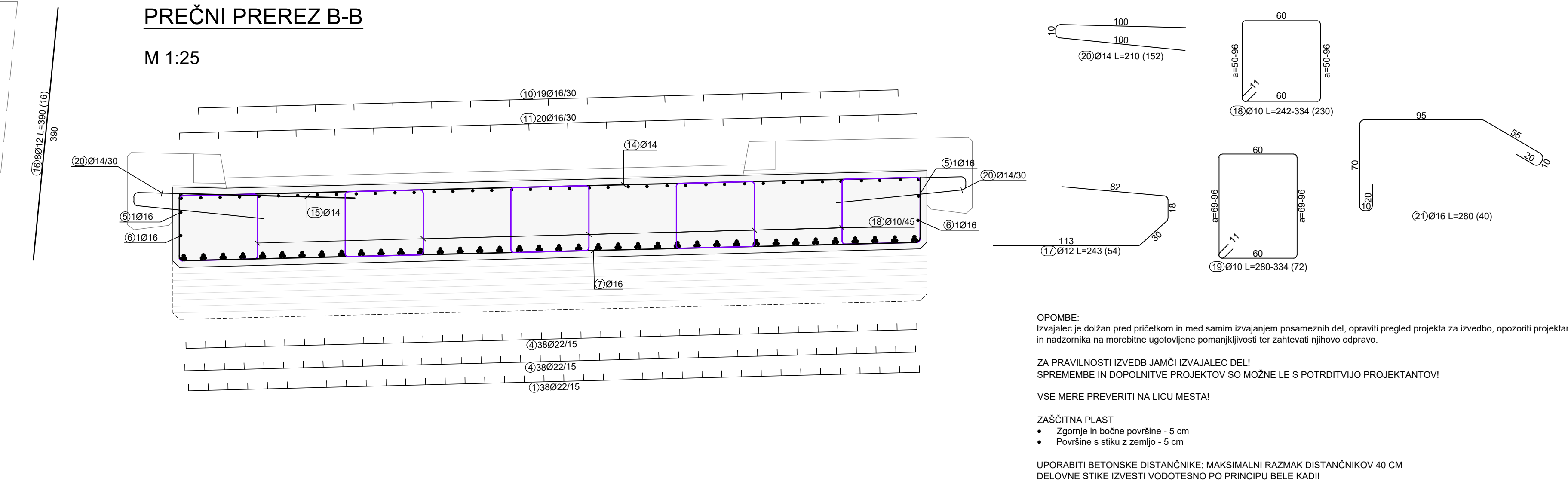
POLAGANJE VZDOLŽNE SPODNJE ARMATURE

RAZVRSTITEV PALIC V ENEM SNOPU ARMATURNIH PALIC LINIJE A, B in C; RAZMAK MED SNOPI ZNAŠA 15 CM



PREČNI PREREZ B-B

M 1:25



OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVILNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDILOVJO PROJEKTANTOV!

VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA!

ZAŠČITNA PLAST
• Zgornje in bočne površine - 5 cm
• Površine s stiku z zemljo - 5 cm

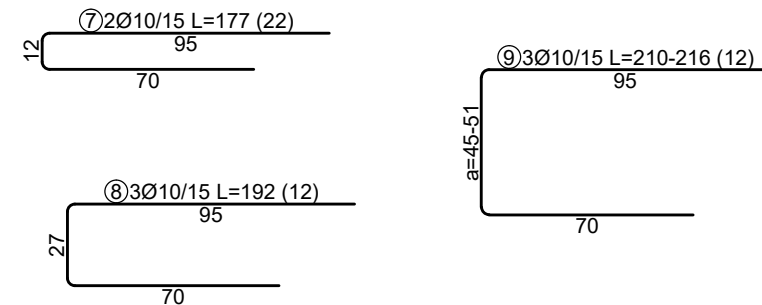
UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELovNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPIU BELE KADII

KRIVLJENJE ARMATURE					
KLJUKE dpspremer palice	dpspremer palice	dpspremer palice	UPOGIBANJE		
			dpspremer upogibanja		
dp (mm)	dpspremer palice	dpspremer palice	STRANSKI		
			ZASTITNI BETON		
< 16	4,0 dp	> 5 cm in > 3,0 dp	ENOSLOJNO OZIR.		
			ZUNANJA ARM.		
18 - 28	7,0 dp	< 5 cm in < 3,0 dp	20 dp		
			30 dp		

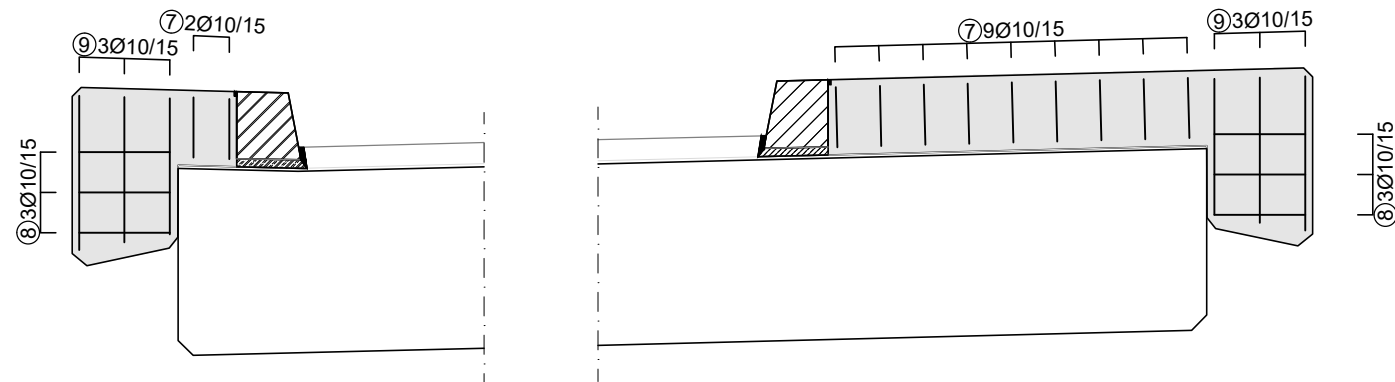
POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV					
ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON	DOSTAVA BETONA	DOSTAVA BETONA	DOSTAVA BETONA	DOSTAVA BETONA
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50
vita	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50
KB zlozha	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50
pusti beton (zbojšava tal)	C18/20	XC0	-	32	-
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-

Investitor Občina Nazarje Savinska cesta 4 3331 Nazarje			Projekt Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žalbor - Dobrelna		
Projektant PROVOG Izvedilske storitve			Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žalbor - Dobrelna		
Vodja proj.: Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.			Vodja risbe (dokumenta): PI G - 3810		
Projektni inženir: Matija Zavsek, dipl.inž.grad.			Projektni inženir: PI G - 4590		
Projektant PROVOG Izvedilske storitve			Projektant PROVOG Izvedilske storitve		
Št. projekta:			Št. risbe:		
21/33			21/33		
M 1:50, 1,25			PZI		
282051			november 2022		
G 13.4					

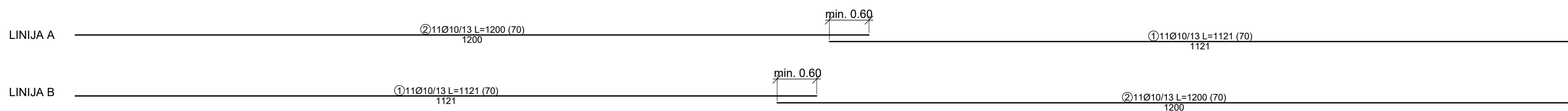
M 1:50



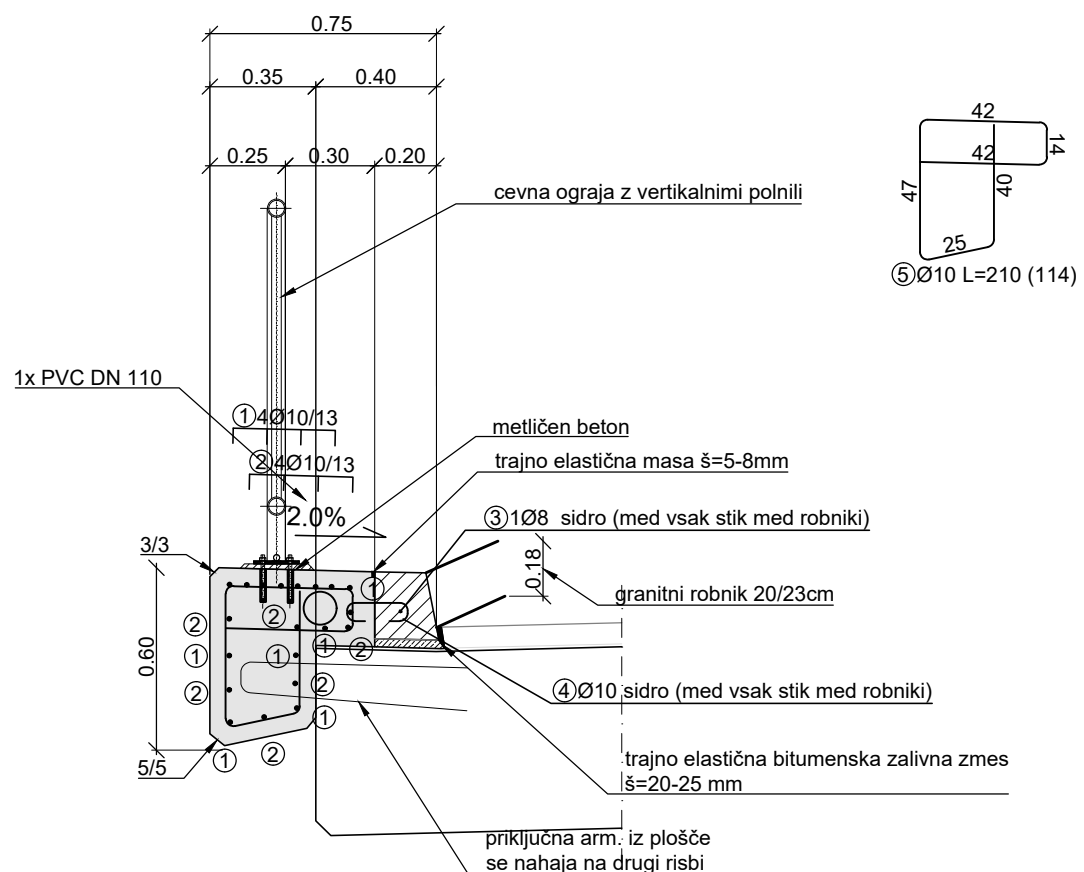
M 1:25



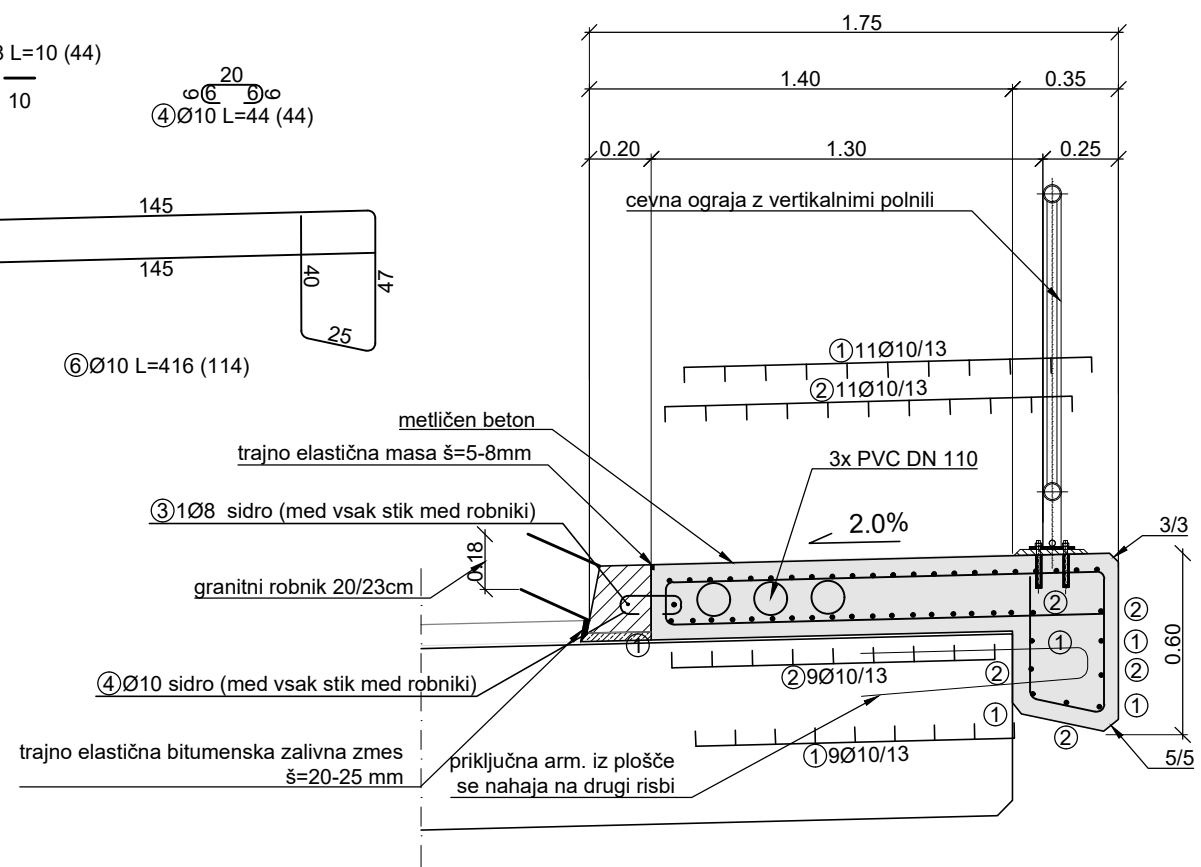
LINIJA A IN B SI SLEDIJE IZMENIČNO NA RAZMAKU 6.5 CM



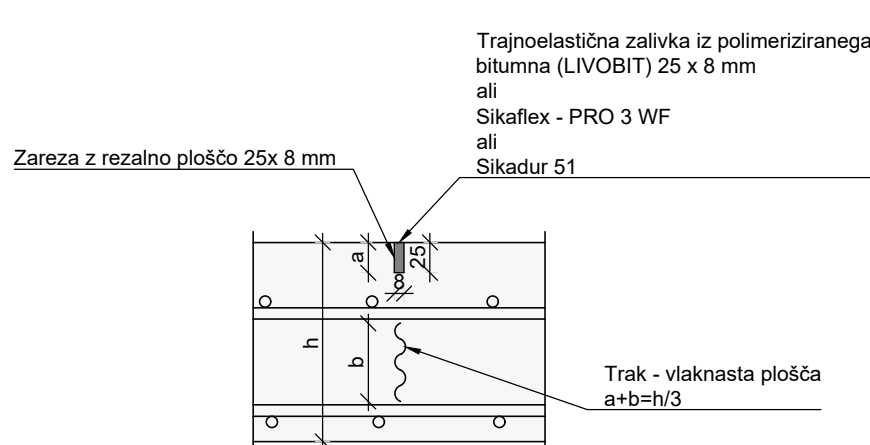
M 1:25



M 1:25



M 1:5



OPOMBE:




Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

ZA PRAVLNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDI TVIJO PROJEKTANTOV

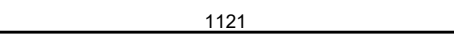
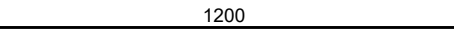
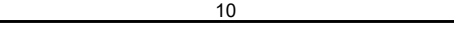

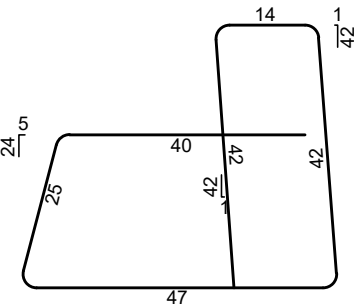
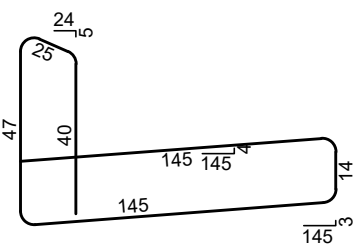
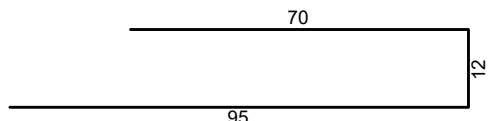
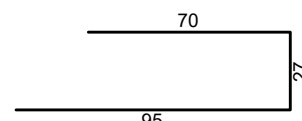
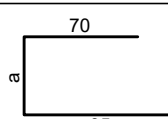
VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTAN


- ZAŠČITNA PLAST**
- Zgornje in bočne površine - 5 cm
 - Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

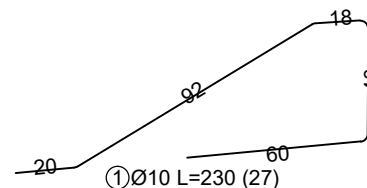
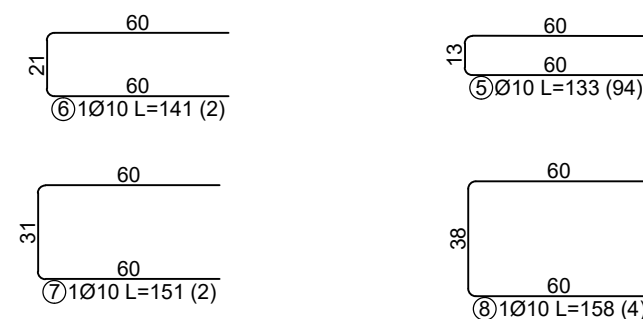
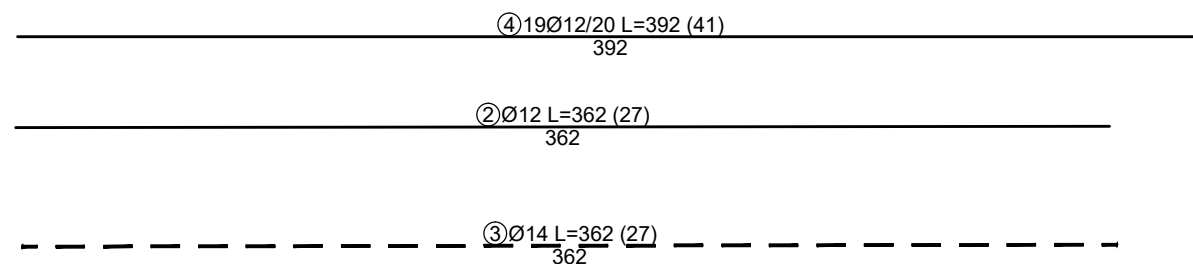
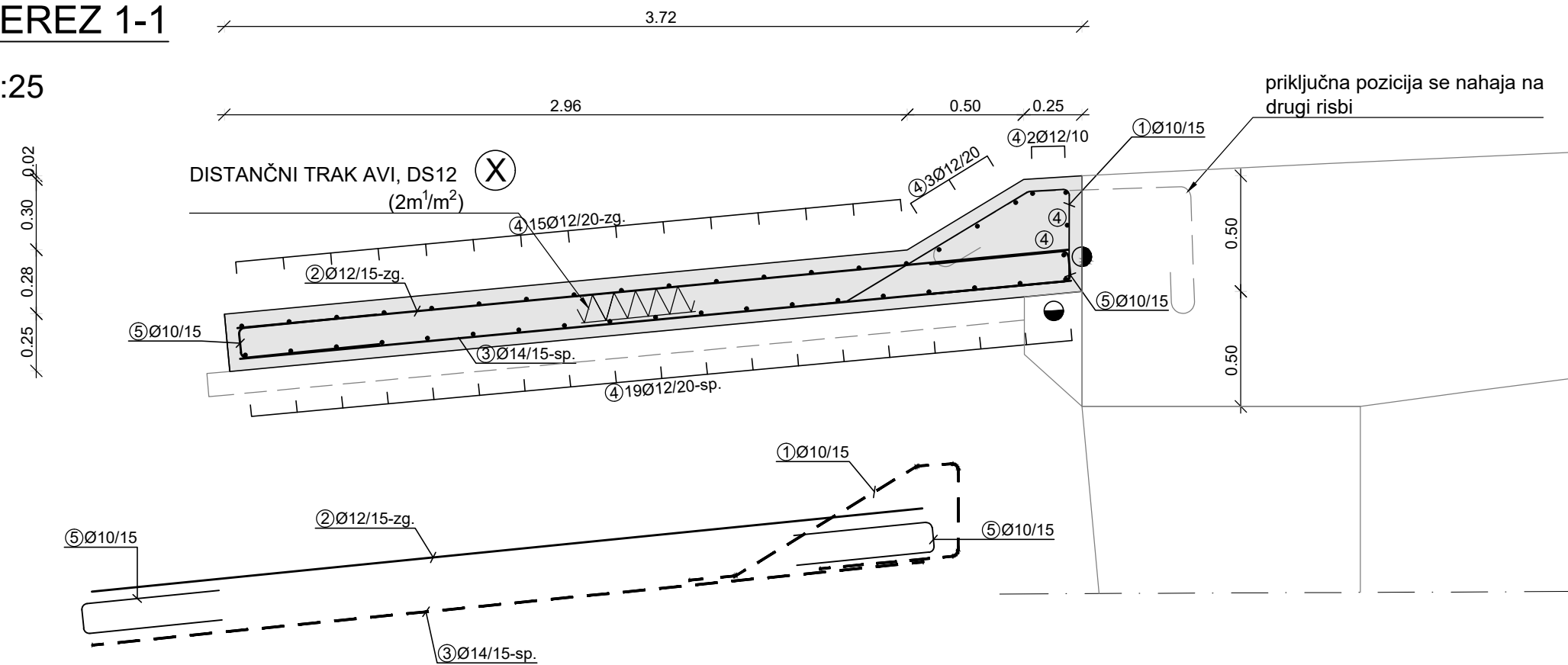
KRIVLJENJE ARMATURE							
KLJUKE		UPOGIBANJE					
dp=premier palice		dbr=premier upogibanja					
							
dp (mm)	dbr	STRANSKI ZAŠČITNI BETON		ENOSLOJNO OZIR. ZUNANJA ARM.		VEČSLOJNO OZIR. NOTRANJA ARM.	
< 16	4,0 dp	> 5 cm in > 3,0 dp		15 dp		22 dp	
18 - 28	7,0 dp	≤ 5 cm in ≤ 3,0 dp		20 dp		30 dp	

POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV									
ELEMENT KONSTRUKCIJE		BETON		SIST EN 1060-1, 1060-2		SIST EN 1060-1, 1060-2		SIST EN 1060-1, SIST EN 1060-2	
				ZAŠČITNA PLAST [mm]		ARMATURNO JEKLO			
		tljučna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}			oznaka	razred duktilnosti
hodniki in robni venci		C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
krila		C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
prekladna konstrukcija		C30/37	XD1, XF3	PV-I	32	50	S500	B	
oporniki		C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
temelji, prehodne plošče		C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
KB zlozba		C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
pusti beton (izboljšava tal)		C16/20	XC0	-	32	-	-	-	
podložni beton		C12/15	XC0	-	32	-	-	-	

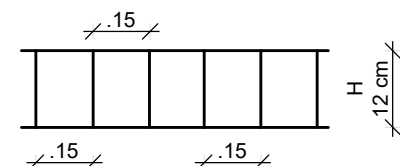
IZVLEČEK ZA OBA ROBNA VENCA						
Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
Robni venec (1 kos)						
1		10	11.21	70	784.70	
2		10	12.00	70	840.00	
3		8	0.10	44	4.40	
4		10	0.44	44	19.36	
5		10	2.10	114	239.40	
6		10	4.16	114	474.24	
7		10	1.77	22	38.94	
8		10	1.92	12	23.04	
9	 4 x : a = 51,48,45	10	*2.13	4 x 3	25.56	
Palice - izvleček						
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m]		Teža [kg]		
B500B, Ø ≤ 12 mm						
8	4.40	0.40		1.74		
10	2445.24	0.62		1508.71		
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)						1510.45
Skupaj						1510.45

Investitor:		Projekt:	
Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje		Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	
Projektant:		Načrt:	
 PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec		Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlabor - Dobletina	
		Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij	
ime in priimek:		Id. št.:	
Vodja proj.:	Uroš Vogrinc, univ.dipl.inž.grad.	PI G - 3810	
Pooblaščenec izobrazbeni:	Matija Zavšek, dipl.inž.grad.	PI G - 4590	
Projektant:			
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:
21/33	21/33	M 1:50, 1:25	PZI
		Št. odseka:	Datum:
		282051	november 2022
		Št. risbe:	
		G. 13.5	

M 1:25



⊗ DISTANČNI TRAK AVI, DS
L=87.00 m (za obe prehodni plošči !!)
(2m¹/m²)



Oznaka	Dožina (m)	Teža (kg/m)	Skupna teža (kg)
DS 12	60.00	0.346	20.76
		Σ=	20.76

OPOMBE:
Izvajalec je dolžan pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del, opraviti pregled projekta za izvedbo, opozoriti projektanta in nadzornika na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo.

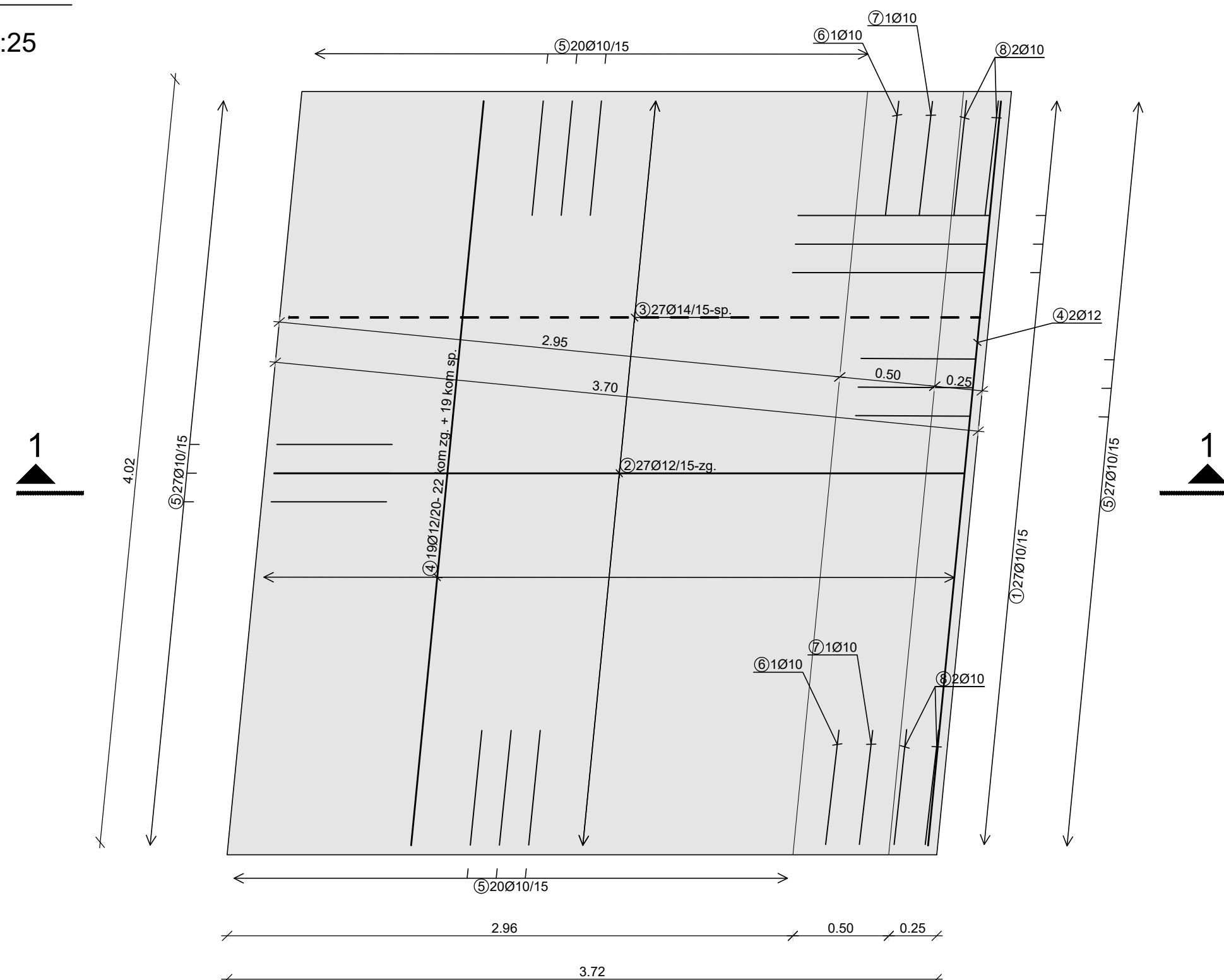
ZA PRAVILNOSTI IZVEDB JAMČI IZVAJALEC DEL!
SPREMEMBE IN DOPOLNITVE PROJEKTOV SO MOŽNE LE S POTRDIITVIJO PROJEKTANTOV

VSE MERE PREVERITI NA LICU MESTA

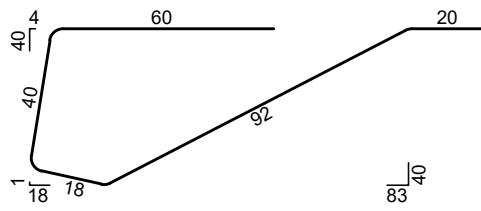
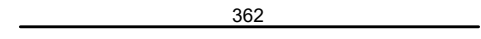
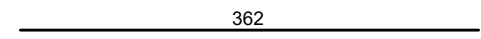
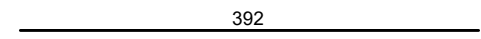
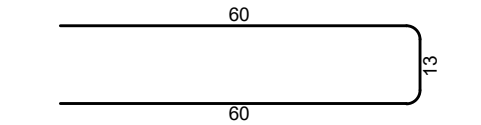
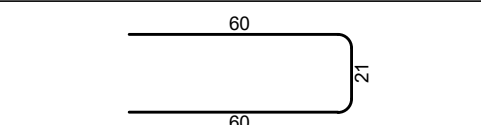
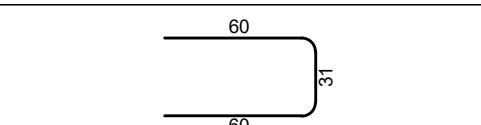
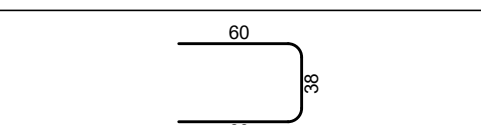
- Zgornje in bočne površine - 5 cm
- Površine s stiku z zemljo - 5 cm

UPORABITI BETONSKE DISTANČNIKE; MAKSIMALNI RAZMAK DISTANČNIKOV 40 CM
DELOVNE STIKE IZVESTI VODOTESNO PO PRINCIPU BELE KADI!

M 1:25




IZVLEČEK ZA 2 PREHODNI PLOŠČI

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
Prehodna plošča (2 kos)						
1		10	2.30	54	124.20	
2		12	3.62	54	195.48	
3		14	3.62	54	195.48	
4		12	3.92	82	321.44	
5		10	1.33	188	250.04	
6		10	1.41	4	5.64	
7		10	1.51	4	6.04	
8		10	1.58	8	12.64	
Palice - izvleček						
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m³]		Teža [kg]		
B500B						
10	398.56	0.62		245.91		
12	516.92	0.89		459.02		
14	195.48	1.21		236.53		
Skupaj (B500B)						941.47
Skupaj						941.47

KRIVLJENJE ARMATURE				
KLJUKE dp=premer palice		UPOGIBANJE dbr=premer upogibanja		
dp (mm)	dbr	STRANSKI ZAŠČITNI BETON	ENOSLOJNO OZIR. ZUNANJA ARM.	VEČSLOJNO OZIR. NOTRANJA ARM.
< 16	4,0 dp	> 5 cm in > 3,0 dp	15 dp	22 dp
18 - 28	7,0 dp	≤ 5 cm in ≤ 3,0 dp	20 dp	30 dp

POGOJI IZVEDBE ARMIRANO BETONSKIH ELEMENTOV

ELEMENT KONSTRUKCIJE	BETON					ZAŠČITNA PLAST [mm]	ARMATURNO JEKLO	
	tlačna trdnost	izpostavljenost	vodotesnost	D _{max}	oznaka		razred duktilnosti	
hodniki in robni venci	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
krila	C30/37	XD3, XF4	PV-III	16	50	S500	B	
prekladna konstrukcija	C30/37	XD1, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
oporniki	C30/37	XD2, XF3	PV-II	32	50	S500	B	
temelji, prehodne plošče	C25/30	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
KB zložba	C20/25	XC2, XF2	PV-I	32	50	S500	B	
prsti betona (izboljšava tal)	C16/20	XC0	-	32	-	-	-	
podložni beton	C12/15	XC0	-	32	-	-	-	

Investitor: Občina Nazarje Savinjska cesta 4 3331 Nazarje				Projekt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
Projektant:  PROVOG, inženirske storitve, d.o.o. Pernovo 4B, Pernovo 3310 Žalec				Načrt: Nadomestni most čez Dreto na LC 282051 Žlavor - Dobletina			
				Vrsta načrta: 2.1 načrt gradbenih konstrukcij			
Ime in priimek:		Id. št.:		Vsebine risbe (dokumenta): OPAŽNI IN ARMATURNI NAČRT PREHODNE PLOŠČE			
Vodja proj.:		PI G - 3810					
Pooblaščen inženir:		PI G - 4590					
Projektant:							
Št. projekta:	Št. načrta:	Merilo:	Faza:	Št. odseka:	Datum:	Št. risbe:	
21/33	21/33	M 1:25	PZI	282051	november 2022	G.13.6	



P. PRILOGE

<i>P.1</i>	<i>Armaturni izvleček – temelji</i>	<i>/</i>
<i>P.2</i>	<i>Armaturni izvleček – opornik s krili v osi 1</i>	<i>/</i>
<i>P.3</i>	<i>Armaturni izvleček – opornik s krili v osi 2</i>	<i>/</i>
<i>P.4</i>	<i>Armaturni izvleček – prekladna konstrukcija</i>	<i>/</i>
<i>P.5</i>	<i>Armaturni izvleček – robni venci</i>	<i>/</i>
<i>P.6</i>	<i>Armaturni izvleček – prehodne plošče</i>	<i>/</i>
<i>P.7</i>	<i>Zbirni izvleček armature</i>	<i>/</i>

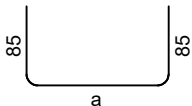
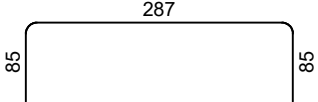
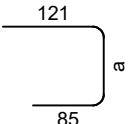
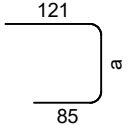
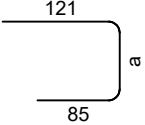


V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6).
Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS).
Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
Temelji (2 kos)						
1		16	6.13	40	245.20	
2		14	6.13	46	281.98	
3		12	6.13	16	98.08	
4		14	4.94	84	414.96	
5		16	4.90	84	411.60	
6		25	2.80	20	56.00	
7		25	5.60	78	436.80	
8		18	2.35	78	183.30	
9		12	2.78	42	116.76	
10		12	6.86	42	288.12	



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
11	 4 x : a = 207, 99	14	*3.23	4 x 2	25.84	
12	 85 287 85	14	4.57	24	109.68	
13	 4 x : a = 101, 97, 92, 88	14	*3.00	4 x 4	48.08	
14	 4 x : a = 97, 98, 99, 100, 101, 101, 102	14	*3.06	4 x 7	85.60	
15	 4 x : a = 68, 72, 75, 78, 81, 85, 88, 91, 95	14	*2.87	4 x 9	103.48	



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø25 - B500B	12.00(93.33%)	1	39	Temelji	7	2	5.60
Ø25 - B500B	12.00(93.33%)	2	5	Temelji	6	4	2.80
Ø18 - B500B	12.00(97.92%)	1	15	Temelji	8	5	2.35
Ø18 - B500B	12.00(58.75%)	2	1	Temelji	8	3	2.35
Ø12 - B500B	12.00(80.33%)	1	42	Temelji	10	1	6.86
				Temelji	9	1	2.78
Ø12 - B500B	12.00(51.08%)	2	16	Temelji	3	1	6.13
Ø16 - B500B	12.00(91.92%)	1	40	Temelji	1	1	6.13
				Temelji	5	1	4.90
Ø16 - B500B	12.00(81.67%)	2	22	Temelji	5	2	4.90
Ø14 - B500B	12.00(92.25%)	1	46	Temelji	2	1	6.13
				Temelji	4	1	4.94
Ø14 - B500B	12.00(82.33%)	2	19	Temelji	4	2	4.94
Ø14 - B500B	12.00(99.83%)	3	4	Temelji	12	2	4.57
				Temelji	15.4	1	2.84
Ø14 - B500B	12.00(99.58%)	4	4	Temelji	12	2	4.57
				Temelji	15.3	1	2.81
Ø14 - B500B	12.00(99.33%)	5	4	Temelji	12	2	4.57
				Temelji	15.2	1	2.78
Ø14 - B500B	12.00(94.25%)	6	1	Temelji	11.1	3	3.77
Ø14 - B500B	12.00(82.75%)	7	1	Temelji	11.1	1	3.77
				Temelji	14.6	2	3.08



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(99.75%)	8	1	Temelji	14.6	2	3.08
				Temelji	14.5	1	3.07
				Temelji	15.1	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(99.58%)	9	2	Temelji	14.5	3	3.07
				Temelji	15.1	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(99.58%)	10	1	Temelji	14.5	1	3.07
				Temelji	13.1	2	3.07
				Temelji	15.1	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(99.08%)	11	1	Temelji	13.1	2	3.07
				Temelji	14.4	1	3.06
				Temelji	11.2	1	2.69
Ø14 - B500B	12.00(98.92%)	12	1	Temelji	14.4	3	3.06
				Temelji	11.2	1	2.69
Ø14 - B500B	12.00(98.67%)	13	1	Temelji	14.3	3	3.05
				Temelji	11.2	1	2.69
Ø14 - B500B	12.00(100%)	14	1	Temelji	14.3	1	3.05
				Temelji	14.2	2	3.04
				Temelji	15.5	1	2.87
Ø14 - B500B	12.00(99.83%)	15	1	Temelji	14.2	2	3.04
				Temelji	14.1	1	3.03
				Temelji	15.5	1	2.87
Ø14 - B500B	12.00(100%)	16	1	Temelji	14.1	3	3.03
				Temelji	15.6	1	2.91
Ø14 - B500B	12.00(100%)	17	1	Temelji	13.2	3	3.03
				Temelji	15.6	1	2.91
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	18	1	Temelji	13.2	1	3.03
				Temelji	15.9	2	3.01
				Temelji	15.7	1	2.94



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(99.83%)	19	1	Temelji	15.9	2	3.01
				Temelji	13.3	2	2.98
Ø14 - B500B	12.00(99.17%)	20	1	Temelji	13.3	2	2.98
				Temelji	15.8	2	2.97
Ø14 - B500B	12.00(98.5%)	21	1	Temelji	15.8	2	2.97
				Temelji	15.7	2	2.94
Ø14 - B500B	12.00(98%)	22	1	Temelji	15.7	1	2.94
				Temelji	13.4	3	2.94
Ø14 - B500B	12.00(96.92%)	23	1	Temelji	13.4	1	2.94
				Temelji	15.6	2	2.91
				Temelji	15.5	1	2.87
Ø14 - B500B	12.00(46.33%)	24	1	Temelji	15.5	1	2.87
				Temelji	11.2	1	2.69

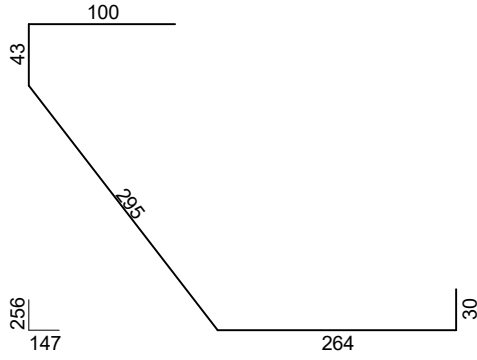
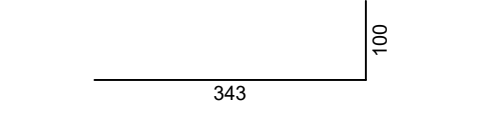
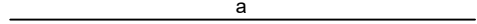
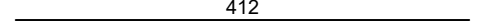
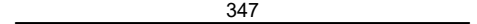
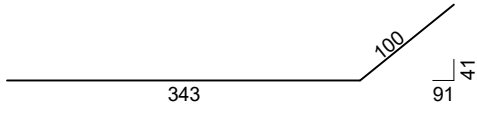
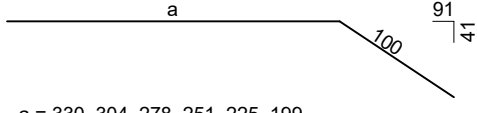
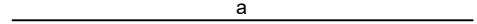
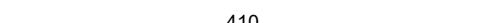
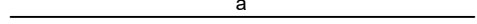
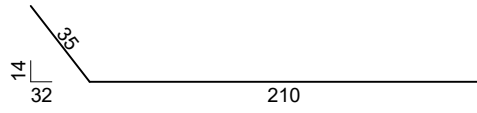


V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
12	502.96	0.89	446.63
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			446.63
B500B, Ø > 12 mm			
14	1069.62	1.21	1294.24
16	656.80	1.58	1037.74
18	183.30	2.17	397.76
25	492.80	3.85	1897.28
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			4627.03
Skupaj			5073.65

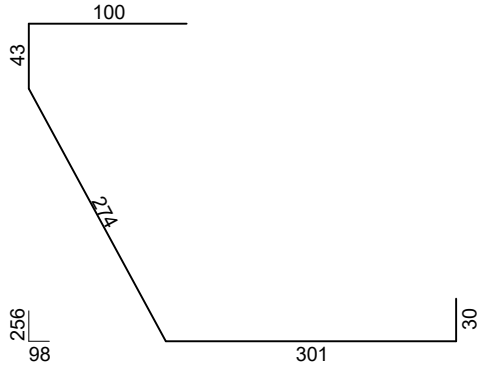
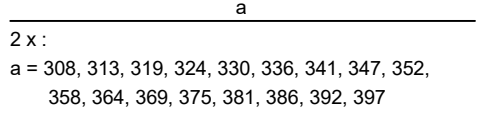
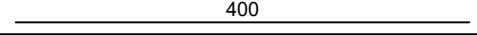
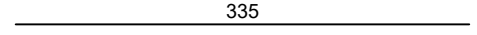
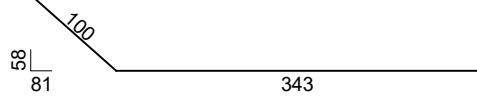
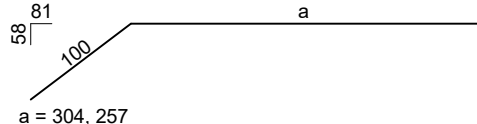
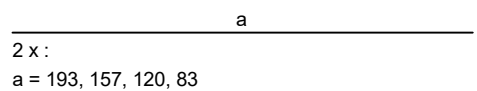
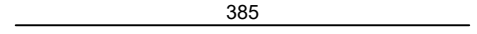
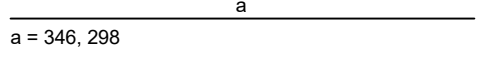
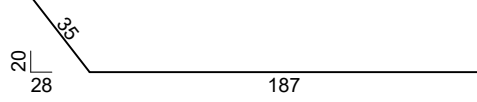
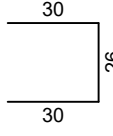
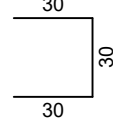


V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
Krila - OS 1 (1 kos)						
1		16	7.32	3	21.96	
2		16	4.43	6	26.58	
3	 2 x : a = 408, 399, 391, 382, 374, 365, 357, 349, 340, 332, 323, 315, 306, 298, 290, 281, 273	14	*3.40	2 x 17	115.66	
4		14	4.12	5	20.60	
5		14	3.47	6	20.82	
6		16	4.43	17	75.31	
7	 a = 330, 304, 278, 251, 225, 199	16	*3.64	1 x 6	21.87	
8	 2 x : a = 130, 100, 70	16	*1.00	2 x 3	6.00	
9		16	4.10	17	69.70	
10	 a = 397, 371, 345, 318, 292, 266	16	*3.31	1 x 6	19.89	
11		16	2.45	24	58.80	



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
12		16	7.48	3	22.44	
13	 2 x : a = 308, 313, 319, 324, 330, 336, 341, 347, 352, 358, 364, 369, 375, 381, 386, 392, 397	14	*3.52	2 x 17	119.84	
14		14	4.00	5	20.00	
15		14	3.35	6	20.10	
16		16	4.43	20	88.60	
17	 a = 304, 257	16	*3.80	1 x 2	7.61	
18	 2 x : a = 193, 157, 120, 83	16	*1.38	2 x 4	11.06	
19		16	3.85	20	77.00	
20	 a = 346, 298	16	*3.22	1 x 2	6.44	
21		16	2.22	23	51.06	
22		12	0.86	90	77.40	
23		12	0.90	55	49.50	



V tabeli so tabele so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
24		8	0.50	48	24.00	
Opornik - OS 1 (1 kos)						
1		28	7.75	39	302.25	
2	 a = 506, 506, 506, 507, 507, 508, 508, 508, 509, 509, 509, 510, 510, 511, 511, 511, 512, 512, 512, 513, 513, 514, 514, 514, 515, 515, 515, 516, 516, 517, 517, 517, 518, 518, 519, 519, 519, 520, 520	18	*5.93	1 x 39	231.21	
3		25	5.73	48	275.04	
4		16	5.73	58	332.34	
5	 4 x : a = 70, 75, 79, 83, 88, 92, 96, 100, 105, 109	14	*3.29	4 x 10	131.76	
6	 2 x : a = 71, 72, 73, 75, 76, 78, 79, 80, 82, 83, 84, 86, 87, 88, 90, 91, 93, 94, 95, 97, 98, 99, 101, 102, 103, 105, 106, 107, 109, 110	14	*2.90	2 x 30	174.28	
7		25	5.36	5	26.80	
8		25	5.21	5	26.05	



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø8 - B500B	12.00(100%)	1	2	Krila - OS 1	24	24	0.50
Ø16 - B500B	12.00(99.25%)	1	3	Krila - OS 1	12	1	7.48
				Krila - OS 1	16	1	4.43
Ø16 - B500B	12.00(97.92%)	2	3	Krila - OS 1	1	1	7.32
				Krila - OS 1	16	1	4.43
Ø16 - B500B	12.00(95.5%)	3	29	Opornik - OS 1	4	2	5.73
Ø16 - B500B	12.00(98.75%)	4	1	Krila - OS 1	16	2	4.43
				Krila - OS 1	7.6	1	2.99
Ø16 - B500B	12.00(98.67%)	5	1	Krila - OS 1	16	2	4.43
				Krila - OS 1	20.2	1	2.98
Ø16 - B500B	12.00(98.17%)	6	1	Krila - OS 1	16	2	4.43
				Krila - OS 1	10.5	1	2.92
Ø16 - B500B	12.00(96%)	7	1	Krila - OS 1	16	2	4.43
				Krila - OS 1	10.6	1	2.66
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	8	3	Krila - OS 1	16	2	4.43
				Krila - OS 1	11	1	2.45
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	9	8	Krila - OS 1	6	2	4.43
				Krila - OS 1	11	1	2.45
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	10	1	Krila - OS 1	6	1	4.43
				Krila - OS 1	2	1	4.43
				Krila - OS 1	11	1	2.45
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	11	2	Krila - OS 1	2	2	4.43
				Krila - OS 1	11	1	2.45
Ø16 - B500B	12.00(99.83%)	12	1	Krila - OS 1	2	1	4.43
				Krila - OS 1	7.1	1	4.30
				Krila - OS 1	7.5	1	3.25



V tabeli so tabele so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø16 - B500B	12.00(99.83%)	13	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	7.3	1	3.78
Ø16 - B500B	12.00(99.25%)	14	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	10.2	1	3.71
Ø16 - B500B	12.00(98.08%)	15	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	17.2	1	3.57
Ø16 - B500B	12.00(97.58%)	16	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	7.4	1	3.51
Ø16 - B500B	12.00(97.17%)	17	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	20.1	1	3.46
Ø16 - B500B	12.00(97.08%)	18	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	10.3	1	3.45
Ø16 - B500B	12.00(94.83%)	19	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	10.4	1	3.18
Ø16 - B500B	12.00(99.58%)	20	1	Krila - OS 1	9	2	4.10
				Krila - OS 1	11	1	2.45
				Krila - OS 1	8.1	1	1.30
Ø16 - B500B	12.00(99.92%)	21	1	Krila - OS 1	9	1	4.10
				Krila - OS 1	7.2	1	4.04
				Krila - OS 1	19	1	3.85
Ø16 - B500B	12.00(98.83%)	22	1	Krila - OS 1	17.1	1	4.04
				Krila - OS 1	10.1	1	3.97
				Krila - OS 1	19	1	3.85
Ø16 - B500B	12.00(96.25%)	23	6	Krila - OS 1	19	3	3.85
Ø16 - B500B	12.00(97.75%)	24	2	Krila - OS 1	11	4	2.45
				Krila - OS 1	18.1	1	1.93



V tabeli so tabele so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø16 - B500B	12.00(94.42%)	25	1	Krila - OS 1	11	1	2.45
				Krila - OS 1	21	4	2.22
Ø16 - B500B	12.00(99.42%)	26	2	Krila - OS 1	21	5	2.22
				Krila - OS 1	18.4	1	0.83
Ø16 - B500B	12.00(98.33%)	27	1	Krila - OS 1	21	5	2.22
				Krila - OS 1	8.3	1	0.70
Ø16 - B500B	12.00(97.92%)	28	1	Krila - OS 1	21	4	2.22
				Krila - OS 1	18.2	1	1.57
				Krila - OS 1	8.1	1	1.30
Ø16 - B500B	12.00(55.58%)	29	1	Krila - OS 1	18.2	1	1.57
				Krila - OS 1	18.3	2	1.20
				Krila - OS 1	8.2	2	1.00
				Krila - OS 1	8.3	1	0.70
Ø12 - B500B	12.00(97.5%)	1	4	Krila - OS 1	23	13	0.90
				Krila - OS 1	22	10	0.86
Ø12 - B500B	12.00(94.17%)	2	1	Krila - OS 1	23	3	0.90
				Krila - OS 1	22	10	0.86
Ø12 - B500B	12.00(93.17%)	3	6	Krila - OS 1	22	13	0.86
Ø12 - B500B	12.00(14.33%)	4	1	Krila - OS 1	22	2	0.86
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	1	2	Krila - OS 1	4	2	4.12
				Krila - OS 1	13.13	1	3.75
Ø14 - B500B	12.00(99.5%)	2	1	Krila - OS 1	4	1	4.12
				Krila - OS 1	3.1	1	4.08
				Krila - OS 1	3.5	1	3.74
Ø14 - B500B	12.00(100%)	3	1	Krila - OS 1	3.1	1	4.08
				Krila - OS 1	14	1	4.00
				Krila - OS 1	13.16	1	3.92



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(100%)	4	1	Krila - OS 1	14	3	4.00
Ø14 - B500B	12.00(99.83%)	5	1	Krila - OS 1	14	1	4.00
				Krila - OS 1	3.2	2	3.99
Ø14 - B500B	12.00(98.83%)	6	1	Krila - OS 1	13.17	2	3.97
				Krila - OS 1	13.16	1	3.92
Ø14 - B500B	12.00(97.33%)	7	1	Krila - OS 1	3.3	2	3.91
				Krila - OS 1	13.15	1	3.86
Ø14 - B500B	12.00(95.83%)	8	1	Krila - OS 1	13.15	1	3.86
				Krila - OS 1	3.4	2	3.82
Ø14 - B500B	12.00(94.67%)	9	1	Krila - OS 1	13.14	2	3.81
				Krila - OS 1	3.5	1	3.74
Ø14 - B500B	12.00(92.17%)	10	1	Krila - OS 1	13.12	2	3.69
				Opornik - OS 1	5.10	1	3.68
Ø14 - B500B	12.00(92%)	11	1	Opornik - OS 1	5.10	3	3.68
Ø14 - B500B	12.00(91.17%)	12	1	Krila - OS 1	3.6	2	3.65
				Krila - OS 1	13.11	1	3.64
Ø14 - B500B	12.00(90.33%)	13	1	Krila - OS 1	13.11	1	3.64
				Opornik - OS 1	5.9	2	3.60
Ø14 - B500B	12.00(89.83%)	14	1	Opornik - OS 1	5.9	2	3.60
				Krila - OS 1	13.10	1	3.58
Ø14 - B500B	12.00(89.33%)	15	1	Krila - OS 1	13.10	1	3.58
				Krila - OS 1	3.7	2	3.57
Ø14 - B500B	12.00(87.83%)	16	1	Krila - OS 1	13.9	2	3.52
				Opornik - OS 1	5.8	1	3.50
Ø14 - B500B	12.00(87.5%)	17	1	Opornik - OS 1	5.8	3	3.50



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(87.08%)	18	1	Krila - OS 1	3.8	2	3.49
				Krila - OS 1	13.8	1	3.47
Ø14 - B500B	12.00(86.75%)	19	1	Krila - OS 1	13.8	1	3.47
				Krila - OS 1	5	2	3.47
Ø14 - B500B	12.00(86.75%)	20	1	Krila - OS 1	5	3	3.47
Ø14 - B500B	12.00(85.92%)	21	1	Krila - OS 1	5	1	3.47
				Opornik - OS 1	5.7	2	3.42
Ø14 - B500B	12.00(85.42%)	22	1	Opornik - OS 1	5.7	2	3.42
				Krila - OS 1	13.7	1	3.41
Ø14 - B500B	12.00(85.08%)	23	1	Krila - OS 1	13.7	1	3.41
				Krila - OS 1	3.9	2	3.40
Ø14 - B500B	12.00(83.92%)	24	1	Krila - OS 1	13.6	2	3.36
				Krila - OS 1	15	1	3.35
Ø14 - B500B	12.00(83.75%)	25	1	Krila - OS 1	15	3	3.35
Ø14 - B500B	12.00(83.67%)	26	1	Krila - OS 1	15	2	3.35
				Opornik - OS 1	5.6	1	3.34
Ø14 - B500B	12.00(83.5%)	27	1	Opornik - OS 1	5.6	3	3.34
Ø14 - B500B	12.00(82.83%)	28	1	Krila - OS 1	3.10	2	3.32
				Krila - OS 1	13.5	1	3.30
Ø14 - B500B	12.00(100%)	29	2	Opornik - OS 1	6.4	1	2.75
				Opornik - OS 1	5.5	2	3.26
				Krila - OS 1	3.17	1	2.73
Ø14 - B500B	12.00(100%)	30	1	Krila - OS 1	3.16	1	2.81
				Krila - OS 1	13.4	2	3.24
				Opornik - OS 1	6.1	1	2.71



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(100%)	31	1	Opornik - OS 1	6.3	1	2.73
				Krila - OS 1	3.11	2	3.23
				Krila - OS 1	3.16	1	2.81
Ø14 - B500B	12.00(100%)	32	1	Opornik - OS 1	6.2	1	2.72
				Krila - OS 1	13.3	2	3.19
				Krila - OS 1	3.15	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	33	1	Opornik - OS 1	6.6	1	2.78
				Opornik - OS 1	5.4	2	3.16
				Krila - OS 1	3.15	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	34	1	Opornik - OS 1	6.6	1	2.78
				Opornik - OS 1	5.4	2	3.16
				Opornik - OS 1	5.1	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	35	1	Opornik - OS 1	6.2	1	2.72
				Krila - OS 1	3.12	2	3.15
				Krila - OS 1	3.14	1	2.98
Ø14 - B500B	12.00(100%)	36	1	Opornik - OS 1	6.5	1	2.76
				Krila - OS 1	13.2	2	3.13
				Krila - OS 1	3.14	1	2.98
Ø14 - B500B	12.00(100%)	37	1	Opornik - OS 1	5.1	1	2.90
				Opornik - OS 1	6.30	2	3.10
				Opornik - OS 1	5.1	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	38	1	Opornik - OS 1	6.5	1	2.76
				Opornik - OS 1	6.29	2	3.09
				Krila - OS 1	3.13	1	3.06
Ø14 - B500B	12.00(100%)	39	1	Opornik - OS 1	6.18	1	2.94
				Krila - OS 1	13.1	2	3.08
				Opornik - OS 1	5.1	1	2.90



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(100%)	40	2	Opornik - OS 1	6.11	1	2.84
				Opornik - OS 1	5.3	2	3.08
				Opornik - OS 1	5.2	1	3.00
Ø14 - B500B	12.00(100%)	41	1	Opornik - OS 1	6.8	1	2.80
				Opornik - OS 1	6.28	2	3.07
				Krila - OS 1	3.13	1	3.06
Ø14 - B500B	12.00(100%)	42	1	Opornik - OS 1	6.14	1	2.88
				Opornik - OS 1	6.27	2	3.06
				Opornik - OS 1	5.2	1	3.00
Ø14 - B500B	12.00(100%)	43	1	Opornik - OS 1	6.15	1	2.90
				Opornik - OS 1	6.26	2	3.05
				Opornik - OS 1	5.2	1	3.00
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	44	1	Krila - OS 1	13.5	1	3.30
				Opornik - OS 1	6.19	1	2.95
				Opornik - OS 1	6.25	1	3.03
				Opornik - OS 1	6.1	1	2.71
Ø14 - B500B	12.00(100%)	45	1	Opornik - OS 1	6.25	1	3.03
				Opornik - OS 1	6.24	2	3.02
				Opornik - OS 1	6.17	1	2.93
Ø14 - B500B	12.00(100%)	46	1	Opornik - OS 1	6.23	2	3.01
				Opornik - OS 1	6.22	2	2.99
Ø14 - B500B	12.00(99.17%)	47	1	Opornik - OS 1	6.21	2	2.98
				Opornik - OS 1	6.20	2	2.97
Ø14 - B500B	12.00(97.75%)	48	1	Opornik - OS 1	6.19	1	2.95
				Opornik - OS 1	6.18	1	2.94
				Opornik - OS 1	6.17	1	2.93
				Opornik - OS 1	6.16	1	2.91



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(96.33%)	49	1	Opornik - OS 1	6.16	1	2.91
				Opornik - OS 1	6.15	1	2.90
				Opornik - OS 1	6.14	1	2.88
				Opornik - OS 1	6.13	1	2.87
Ø14 - B500B	12.00(95.17%)	50	1	Opornik - OS 1	6.13	1	2.87
				Opornik - OS 1	6.12	2	2.86
				Opornik - OS 1	6.10	1	2.83
Ø14 - B500B	12.00(93.92%)	51	1	Opornik - OS 1	6.10	1	2.83
				Opornik - OS 1	6.9	2	2.82
				Opornik - OS 1	6.8	1	2.80
Ø14 - B500B	12.00(69.25%)	52	1	Opornik - OS 1	6.7	2	2.79
				Opornik - OS 1	6.3	1	2.73
Ø28 - B500B	12.00(64.58%)	1	39	Opornik - OS 1	1	1	7.75
Ø25 - B500B	12.00(95.5%)	1	24	Opornik - OS 1	3	2	5.73
Ø25 - B500B	12.00(89.33%)	2	2	Opornik - OS 1	7	2	5.36
Ø25 - B500B	12.00(88.08%)	3	1	Opornik - OS 1	7	1	5.36
				Opornik - OS 1	8	1	5.21
Ø25 - B500B	12.00(86.83%)	4	2	Opornik - OS 1	8	2	5.21
Ø18 - B500B	12.00(100%)	1	1	Opornik - OS 1	2.15	2	6.00
Ø18 - B500B	12.00(99.83%)	2	1	Opornik - OS 1	2.14	2	5.99
Ø18 - B500B	12.00(99.75%)	3	1	Opornik - OS 1	2.14	1	5.99
				Opornik - OS 1	2.13	1	5.98
Ø18 - B500B	12.00(99.58%)	4	1	Opornik - OS 1	2.13	1	5.98
				Opornik - OS 1	2.12	1	5.97
Ø18 - B500B	12.00(99.5%)	5	1	Opornik - OS 1	2.12	2	5.97



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø18 - B500B	12.00(99.33%)	6	1	Opornik - OS 1	2.11	2	5.96
Ø18 - B500B	12.00(99.17%)	7	1	Opornik - OS 1	2.10	2	5.95
Ø18 - B500B	12.00(99.08%)	8	1	Opornik - OS 1	2.10	1	5.95
				Opornik - OS 1	2.9	1	5.94
Ø18 - B500B	12.00(99%)	9	1	Opornik - OS 1	2.9	2	5.94
Ø18 - B500B	12.00(98.83%)	10	1	Opornik - OS 1	2.8	2	5.93
Ø18 - B500B	12.00(98.67%)	11	1	Opornik - OS 1	2.7	2	5.92
Ø18 - B500B	12.00(98.58%)	12	1	Opornik - OS 1	2.7	1	5.92
				Opornik - OS 1	2.6	1	5.91
Ø18 - B500B	12.00(98.5%)	13	1	Opornik - OS 1	2.6	2	5.91
Ø18 - B500B	12.00(98.33%)	14	1	Opornik - OS 1	2.5	2	5.90
Ø18 - B500B	12.00(98.17%)	15	1	Opornik - OS 1	2.4	2	5.89
Ø18 - B500B	12.00(98.08%)	16	1	Opornik - OS 1	2.4	1	5.89
				Opornik - OS 1	2.3	1	5.88
Ø18 - B500B	12.00(98%)	17	1	Opornik - OS 1	2.3	2	5.88
Ø18 - B500B	12.00(97.83%)	18	1	Opornik - OS 1	2.2	2	5.87
Ø18 - B500B	12.00(97.67%)	19	1	Opornik - OS 1	2.1	2	5.86
Ø18 - B500B	12.00(48.83%)	20	1	Opornik - OS 1	2.1	1	5.86

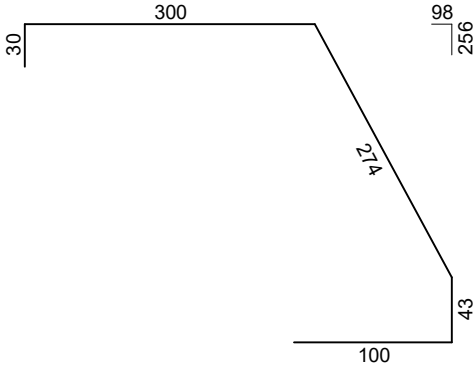
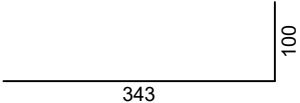
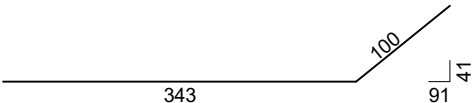
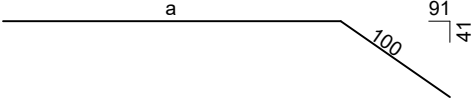
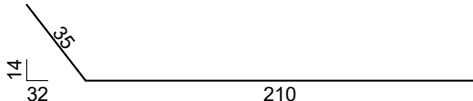


V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
8	24.00	0.40	9.48
12	126.90	0.89	112.69
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			122.17
B500B, Ø > 12 mm			
14	623.06	1.21	753.90
16	896.66	1.58	1416.72
18	231.21	2.17	501.73
25	327.89	3.85	1262.38
28	302.25	4.83	1459.87
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			5394.60
Skupaj			5516.76

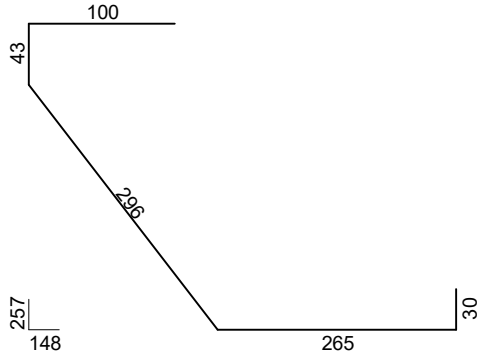
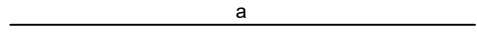
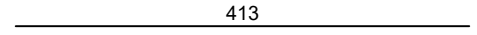
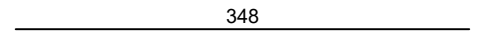
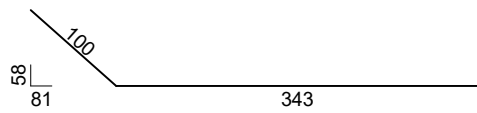
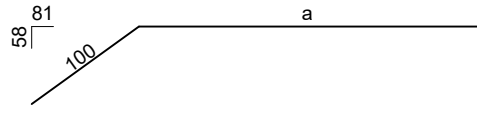
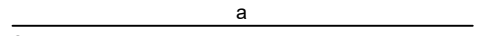
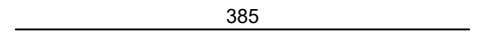
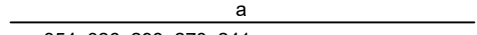
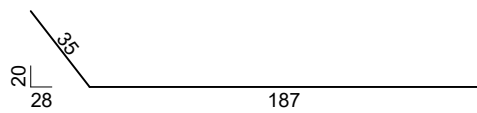
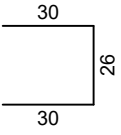
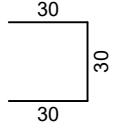


V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
Krila - OS 2 (1 kos)						
1		16	7.47	3	22.41	
2		16	4.43	6	26.58	
3	2 x : a = 396, 391, 385, 380, 374, 369, 363, 357, 352, 346, 341, 335, 330, 324, 318, 313, 307	14	*3.52	2 x 17	119.62	
4	400	14	4.00	5	20.00	
5	340	14	3.40	6	20.40	
6		16	4.43	20	88.60	
7	a = 306, 257 	16	*3.82	1 x 2	7.63	
8	2 x : a = 174, 131, 87, 44	16	*1.09	2 x 4	8.72	
9	410	16	4.10	20	82.00	
10	a = 372, 323	16	*3.48	1 x 2	6.95	
11		16	2.45	24	58.80	



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
12		16	7.34	3	22.02	
13	 2 x : a = 274, 282, 290, 299, 307, 316, 324, 332, 341, 349, 358, 366, 375, 383, 391, 400, 408	14	*3.41	2 x 17	115.90	
14		14	4.13	5	20.65	
15		14	3.48	6	20.88	
16		16	4.43	18	79.74	
17	 a = 312, 284, 256, 228, 199	16	*3.56	1 x 5	17.79	
18	 2 x : a = 130, 101, 73, 44	16	*0.87	2 x 4	6.96	
19		16	3.85	18	69.30	
20	 a = 354, 326, 298, 270, 241	16	*2.98	1 x 5	14.89	
21		16	2.22	23	51.06	
22		12	0.86	90	77.40	
23		12	0.90	55	49.50	



V tabeli so tabele so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
24		8	0.50	48	24.00	
Opornik - OS 2 (1 kos)						
1		28	7.75	39	302.25	
2	 a = 506, 506, 506, 507, 507, 508, 508, 508, 509, 509, 509, 510, 510, 511, 511, 511, 512, 512, 512, 513, 513, 514, 514, 514, 515, 515, 515, 516, 516, 517, 517, 517, 518, 518, 519, 519, 519, 520, 520	18	*5.93	1 x 39	231.21	
3		25	5.73	48	275.04	
4		16	5.73	58	332.34	
5		25	5.36	5	26.80	
6		25	5.21	5	26.05	
7	 4 x : a = 70, 75, 79, 83, 88, 92, 96, 100, 105, 109	14	*3.29	4 x 10	131.76	
8	 2 x : a = 71, 72, 74, 75, 76, 78, 79, 80, 82, 83, 84, 86, 87, 89, 90, 91, 93, 94, 95, 97, 98, 100, 101, 102, 104, 105, 106, 108, 109, 111	14	*2.91	2 x 30	174.40	



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø12 - B500B	12.00(97.5%)	1	4	Krila - OS 2	23	13	0.90
Ø12 - B500B	12.00(94.17%)	2	1	Krila - OS 2	23	3	0.90
				Krila - OS 2	22	10	0.86
Ø12 - B500B	12.00(93.17%)	3	6	Krila - OS 2	22	13	0.86
Ø12 - B500B	12.00(14.33%)	4	1	Krila - OS 2	22	2	0.86
Ø16 - B500B	12.00(99.17%)	1	3	Krila - OS 2	1	1	7.47
				Krila - OS 2	2	1	4.43
Ø16 - B500B	12.00(98.08%)	2	3	Krila - OS 2	12	1	7.34
				Krila - OS 2	2	1	4.43
Ø16 - B500B	12.00(99.17%)	3	2	Opornik - OS 2	4	2	5.73
				Krila - OS 2	18.4	1	0.44
Ø16 - B500B	12.00(99.17%)	4	2	Opornik - OS 2	4	2	5.73
				Krila - OS 2	8.4	1	0.44
Ø16 - B500B	12.00(95.5%)	5	25	Opornik - OS 2	4	2	5.73
Ø16 - B500B	12.00(98.75%)	6	1	Krila - OS 2	6	2	4.43
				Krila - OS 2	17.5	1	2.99
Ø16 - B500B	12.00(98.67%)	7	1	Krila - OS 2	6	2	4.43
				Krila - OS 2	20.3	1	2.98
Ø16 - B500B	12.00(96.33%)	8	1	Krila - OS 2	6	2	4.43
				Krila - OS 2	20.4	1	2.70
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	9	7	Krila - OS 2	6	2	4.43
				Krila - OS 2	11	1	2.45
Ø16 - B500B	12.00(94.25%)	10	9	Krila - OS 2	16	2	4.43
				Krila - OS 2	11	1	2.45



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø16 - B500B	12.00(99.5%)	11	1	Krila - OS 2	17.1	1	4.12
				Krila - OS 2	9	1	4.10
				Krila - OS 2	10.1	1	3.72
Ø16 - B500B	12.00(98.08%)	12	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	7.2	1	3.57
Ø16 - B500B	12.00(98%)	13	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	17.3	1	3.56
Ø16 - B500B	12.00(97.83%)	14	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	20.1	1	3.54
Ø16 - B500B	12.00(95.67%)	15	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	17.4	1	3.28
Ø16 - B500B	12.00(95.5%)	16	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	20.2	1	3.26
Ø16 - B500B	12.00(95.25%)	17	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	10.2	1	3.23
Ø16 - B500B	12.00(99.67%)	18	2	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	11	1	2.45
				Krila - OS 2	8.2	1	1.31
Ø16 - B500B	12.00(99.58%)	19	1	Krila - OS 2	9	2	4.10
				Krila - OS 2	11	1	2.45
				Krila - OS 2	18.1	1	1.30
Ø16 - B500B	12.00(100%)	20	1	Krila - OS 2	9	1	4.10
				Krila - OS 2	7.1	1	4.06
				Krila - OS 2	17.2	1	3.84
Ø16 - B500B	12.00(96.25%)	21	6	Krila - OS 2	19	3	3.85
Ø16 - B500B	12.00(96.17%)	22	1	Krila - OS 2	11	4	2.45
				Krila - OS 2	8.1	1	1.74



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø16 - B500B	12.00(96%)	23	1	Krila - OS 2	11	1	2.45
				Krila - OS 2	20.5	1	2.41
				Krila - OS 2	21	3	2.22
Ø16 - B500B	12.00(99.75%)	24	2	Krila - OS 2	21	5	2.22
				Krila - OS 2	8.3	1	0.87
Ø16 - B500B	12.00(98.58%)	25	2	Krila - OS 2	21	5	2.22
				Krila - OS 2	18.3	1	0.73
Ø16 - B500B	12.00(42.17%)	26	1	Krila - OS 2	8.1	1	1.74
				Krila - OS 2	18.1	1	1.30
				Krila - OS 2	18.2	2	1.01
Ø8 - B500B	12.00(100%)	1	2	Krila - OS 2	24	24	0.50
Ø14 - B500B	12.00(100%)	1	2	Krila - OS 2	14	2	4.13
				Krila - OS 2	3.5	1	3.74
Ø14 - B500B	12.00(99.67%)	2	1	Krila - OS 2	14	1	4.13
				Krila - OS 2	13.17	1	4.08
				Krila - OS 2	13.13	1	3.75
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	3	1	Krila - OS 2	13.17	1	4.08
				Krila - OS 2	4	1	4.00
				Krila - OS 2	13.15	1	3.91
Ø14 - B500B	12.00(100%)	4	1	Krila - OS 2	4	3	4.00
Ø14 - B500B	12.00(100%)	5	1	Krila - OS 2	4	1	4.00
				Krila - OS 2	13.16	2	4.00
Ø14 - B500B	12.00(98.58%)	6	1	Krila - OS 2	3.1	2	3.96
				Krila - OS 2	13.15	1	3.91
Ø14 - B500B	12.00(97.25%)	7	1	Krila - OS 2	3.2	2	3.91
				Krila - OS 2	3.3	1	3.85



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(95.92%)	8	1	Krila - OS 2	3.3	1	3.85
				Krila - OS 2	13.14	2	3.83
Ø14 - B500B	12.00(94.58%)	9	1	Krila - OS 2	3.4	2	3.80
				Krila - OS 2	13.13	1	3.75
Ø14 - B500B	12.00(92.17%)	10	1	Krila - OS 2	3.6	2	3.69
				Opornik - OS 2	7.10	1	3.68
Ø14 - B500B	12.00(92%)	11	1	Opornik - OS 2	7.10	3	3.68
Ø14 - B500B	12.00(91.25%)	12	1	Krila - OS 2	13.12	2	3.66
				Krila - OS 2	3.7	1	3.63
Ø14 - B500B	12.00(90.25%)	13	1	Krila - OS 2	3.7	1	3.63
				Opornik - OS 2	7.9	2	3.60
Ø14 - B500B	12.00(89.83%)	14	1	Opornik - OS 2	7.9	2	3.60
				Krila - OS 2	13.11	1	3.58
Ø14 - B500B	12.00(89.33%)	15	1	Krila - OS 2	13.11	1	3.58
				Krila - OS 2	3.8	2	3.57
Ø14 - B500B	12.00(87.83%)	16	1	Krila - OS 2	3.9	2	3.52
				Opornik - OS 2	7.8	1	3.50
Ø14 - B500B	12.00(87.5%)	17	1	Opornik - OS 2	7.8	3	3.50
Ø14 - B500B	12.00(87.17%)	18	1	Krila - OS 2	13.10	2	3.49
				Krila - OS 2	15	1	3.48
Ø14 - B500B	12.00(87%)	19	1	Krila - OS 2	15	3	3.48
Ø14 - B500B	12.00(86.83%)	20	1	Krila - OS 2	15	2	3.48
				Krila - OS 2	3.10	1	3.46
Ø14 - B500B	12.00(85.83%)	21	1	Krila - OS 2	3.10	1	3.46
				Opornik - OS 2	7.7	2	3.42



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(85.42%)	22	1	Opornik - OS 2	7.7	2	3.42
				Krila - OS 2	3.11	1	3.41
Ø14 - B500B	12.00(85.25%)	23	1	Krila - OS 2	3.11	1	3.41
				Krila - OS 2	13.9	2	3.41
Ø14 - B500B	12.00(85%)	24	2	Krila - OS 2	5	3	3.40
Ø14 - B500B	12.00(83.67%)	25	1	Krila - OS 2	3.12	2	3.35
				Opornik - OS 2	7.6	1	3.34
Ø14 - B500B	12.00(83.5%)	26	1	Opornik - OS 2	7.6	3	3.34
Ø14 - B500B	12.00(82.83%)	27	1	Krila - OS 2	13.8	2	3.32
				Krila - OS 2	3.13	1	3.30
Ø14 - B500B	12.00(100%)	28	1	Krila - OS 2	13.1	1	2.74
				Opornik - OS 2	7.5	2	3.26
				Krila - OS 2	13.1	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	29	1	Opornik - OS 2	8.5	1	2.76
				Opornik - OS 2	7.5	2	3.26
				Opornik - OS 2	8.1	1	2.71
Ø14 - B500B	12.00(100%)	30	1	Krila - OS 2	3.13	1	3.30
				Opornik - OS 2	8.4	1	2.75
				Krila - OS 2	3.14	1	3.24
				Opornik - OS 2	8.1	1	2.71
Ø14 - B500B	12.00(100%)	31	1	Opornik - OS 2	8.8	1	2.80
				Krila - OS 2	13.7	2	3.24
				Opornik - OS 2	8.2	1	2.72
Ø14 - B500B	12.00(100%)	32	1	Krila - OS 2	13.2	1	2.82
				Krila - OS 2	3.15	2	3.18
				Krila - OS 2	13.2	1	2.82



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(100%)	33	1	Opornik - OS 2	8.6	1	2.78
				Krila - OS 2	13.6	2	3.16
				Krila - OS 2	13.3	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	34	1	Opornik - OS 2	8.6	1	2.78
				Opornik - OS 2	7.4	2	3.16
				Krila - OS 2	13.3	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	35	1	Opornik - OS 2	8.19	1	2.95
				Opornik - OS 2	7.4	2	3.16
				Opornik - OS 2	8.2	1	2.72
Ø14 - B500B	12.00(100%)	36	1	Opornik - OS 2	7.2	1	3.00
				Krila - OS 2	3.16	2	3.13
				Opornik - OS 2	8.3	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(100%)	37	1	Opornik - OS 2	8.7	1	2.79
				Opornik - OS 2	8.30	2	3.11
				Krila - OS 2	13.4	1	2.99
Ø14 - B500B	12.00(100%)	38	1	Opornik - OS 2	7.3	1	3.08
				Opornik - OS 2	8.29	2	3.09
				Opornik - OS 2	8.3	1	2.74
Ø14 - B500B	12.00(100%)	39	1	Opornik - OS 2	8.18	1	2.94
				Opornik - OS 2	8.28	2	3.08
				Opornik - OS 2	7.1	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	40	1	Opornik - OS 2	8.18	1	2.94
				Opornik - OS 2	7.3	2	3.08
				Opornik - OS 2	7.1	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	41	1	Opornik - OS 2	8.12	1	2.86
				Opornik - OS 2	7.3	1	3.08
				Krila - OS 2	13.5	1	3.07
				Krila - OS 2	13.4	1	2.99



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(100%)	42	1	Opornik - OS 2	8.7	1	2.79
				Krila - OS 2	13.5	1	3.07
				Krila - OS 2	3.17	2	3.07
Ø14 - B500B	12.00(100%)	43	1	Opornik - OS 2	8.21	1	2.98
				Opornik - OS 2	8.27	2	3.06
				Opornik - OS 2	7.1	1	2.90
Ø14 - B500B	12.00(100%)	44	1	Opornik - OS 2	7.1	1	2.90
				Opornik - OS 2	8.26	2	3.05
				Opornik - OS 2	7.2	1	3.00
Ø14 - B500B	12.00(100%)	45	1	Krila - OS 2	3.14	1	3.24
				Opornik - OS 2	8.20	1	2.97
				Opornik - OS 2	8.25	1	3.04
				Opornik - OS 2	8.4	1	2.75
Ø14 - B500B	12.00(99.92%)	46	1	Opornik - OS 2	8.25	1	3.04
				Opornik - OS 2	8.24	2	3.02
				Opornik - OS 2	8.16	1	2.91
Ø14 - B500B	12.00(100%)	47	1	Opornik - OS 2	8.23	2	3.01
				Opornik - OS 2	7.2	1	3.00
				Opornik - OS 2	8.21	1	2.98
Ø14 - B500B	12.00(99.75%)	48	1	Opornik - OS 2	7.2	1	3.00
				Opornik - OS 2	8.22	2	3.00
				Opornik - OS 2	8.20	1	2.97
Ø14 - B500B	12.00(97.67%)	49	1	Opornik - OS 2	8.19	1	2.95
				Opornik - OS 2	8.17	2	2.93
				Opornik - OS 2	8.16	1	2.91
Ø14 - B500B	12.00(96.5%)	50	1	Opornik - OS 2	8.15	2	2.90
				Opornik - OS 2	8.14	2	2.89



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6).
Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS).
Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(95.33%)	51	1	Opornik - OS 2	8.13	2	2.87
				Opornik - OS 2	8.12	1	2.86
				Opornik - OS 2	8.11	1	2.84
Ø14 - B500B	12.00(94.33%)	52	1	Opornik - OS 2	8.11	1	2.84
				Opornik - OS 2	8.10	2	2.83
				Opornik - OS 2	8.9	1	2.82
Ø14 - B500B	12.00(69.83%)	53	1	Opornik - OS 2	8.9	1	2.82
				Opornik - OS 2	8.8	1	2.80
				Opornik - OS 2	8.5	1	2.76
Ø25 - B500B	12.00(95.5%)	1	24	Opornik - OS 2	3	2	5.73
Ø25 - B500B	12.00(89.33%)	2	2	Opornik - OS 2	5	2	5.36
Ø25 - B500B	12.00(88.08%)	3	1	Opornik - OS 2	5	1	5.36
				Opornik - OS 2	6	1	5.21
Ø25 - B500B	12.00(86.83%)	4	2	Opornik - OS 2	6	2	5.21
Ø28 - B500B	12.00(64.58%)	1	39	Opornik - OS 2	1	1	7.75
Ø18 - B500B	12.00(100%)	1	1	Opornik - OS 2	2.15	2	6.00
Ø18 - B500B	12.00(99.83%)	2	1	Opornik - OS 2	2.14	2	5.99
Ø18 - B500B	12.00(99.75%)	3	1	Opornik - OS 2	2.14	1	5.99
				Opornik - OS 2	2.13	1	5.98
Ø18 - B500B	12.00(99.58%)	4	1	Opornik - OS 2	2.13	1	5.98
				Opornik - OS 2	2.12	1	5.97
Ø18 - B500B	12.00(99.5%)	5	1	Opornik - OS 2	2.12	2	5.97
Ø18 - B500B	12.00(99.33%)	6	1	Opornik - OS 2	2.11	2	5.96
Ø18 - B500B	12.00(99.17%)	7	1	Opornik - OS 2	2.10	2	5.95



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Označe armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaz	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø18 - B500B	12.00(99.08%)	8	1	Opornik - OS 2	2.10	1	5.95
				Opornik - OS 2	2.9	1	5.94
Ø18 - B500B	12.00(99%)	9	1	Opornik - OS 2	2.9	2	5.94
Ø18 - B500B	12.00(98.83%)	10	1	Opornik - OS 2	2.8	2	5.93
Ø18 - B500B	12.00(98.67%)	11	1	Opornik - OS 2	2.7	2	5.92
Ø18 - B500B	12.00(98.58%)	12	1	Opornik - OS 2	2.7	1	5.92
				Opornik - OS 2	2.6	1	5.91
Ø18 - B500B	12.00(98.5%)	13	1	Opornik - OS 2	2.6	2	5.91
Ø18 - B500B	12.00(98.33%)	14	1	Opornik - OS 2	2.5	2	5.90
Ø18 - B500B	12.00(98.17%)	15	1	Opornik - OS 2	2.4	2	5.89
Ø18 - B500B	12.00(98.08%)	16	1	Opornik - OS 2	2.4	1	5.89
				Opornik - OS 2	2.3	1	5.88
Ø18 - B500B	12.00(98%)	17	1	Opornik - OS 2	2.3	2	5.88
Ø18 - B500B	12.00(97.83%)	18	1	Opornik - OS 2	2.2	2	5.87
Ø18 - B500B	12.00(97.67%)	19	1	Opornik - OS 2	2.1	2	5.86
Ø18 - B500B	12.00(48.83%)	20	1	Opornik - OS 2	2.1	1	5.86



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
8	24.00	0.40	9.48
12	126.90	0.89	112.69
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			122.17
B500B, Ø > 12 mm			
14	623.61	1.21	754.57
16	895.79	1.58	1415.35
18	231.21	2.17	501.73
25	327.89	3.85	1262.38
28	302.25	4.83	1459.87
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			5393.89
Skupaj			5516.05

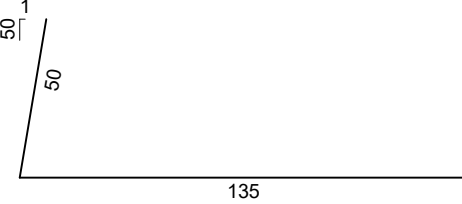
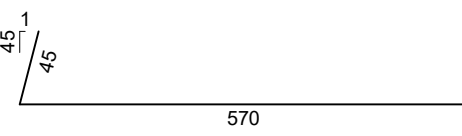
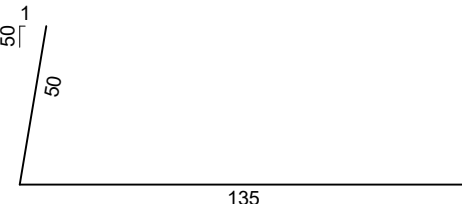
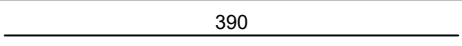
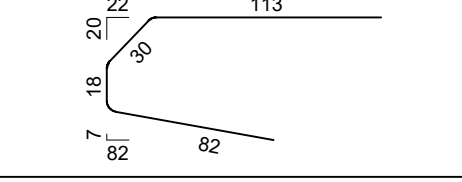
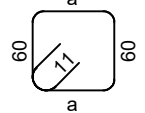
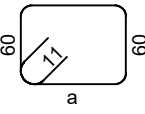
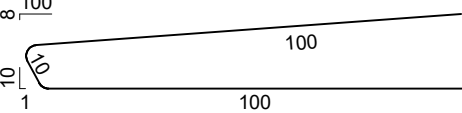


V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
Prekladna konstrukcija (1 kos)						
1		22	11.33	76	861.08	
2		22	8.15	76	619.40	
3		22	5.25	76	399.00	
4		22	12.00	76	912.00	
5		16	11.65	4	46.60	
6		16	12.00	4	48.00	
7		16	6.71	140	939.40	
8		25	7.32	38	278.16	
9		25	9.37	40	374.80	
10		16	11.00	19	209.00	
11		16	6.90	20	138.00	
12		18	6.15	102	627.30	

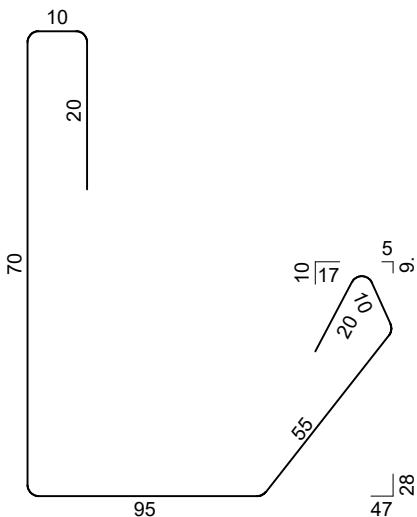


V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
13		18	1.85	102	188.70	
14		14	6.15	53	325.95	
15		14	1.85	53	98.05	
16		12	3.90	16	62.40	
17		12	2.43	54	131.22	
18	 10 x : a = 96, 92, 88, 84, 81, 78, 75, 72, 69, 67, 64, 62, 60, 58, 57, 55, 54, 53, 52, 51, 51, 50, 50	10	*2.74	10 x 23	630.40	
19	 8 x : a = 96, 92, 87, 84, 80, 77, 74, 71, 69	10	*3.04	8 x 9	219.04	
20		14	2.10	152	319.20	



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
21		16	2.80	40	112.00	



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø18 - B500B	12.00(97.5%)	1	34	Prekladna konstrukcija	12	1	6.15
				Prekladna konstrukcija	13	3	1.85
Ø18 - B500B	12.00(51.25%)	2	68	Prekladna konstrukcija	12	1	6.15
Ø10 - B500B	12.00(100%)	1	5	Prekladna konstrukcija	18.8	1	2.86
				Prekladna konstrukcija	18.1	2	3.34
				Prekladna konstrukcija	18.19	1	2.46
Ø10 - B500B	12.00(100%)	2	4	Prekladna konstrukcija	18.8	1	2.86
				Prekladna konstrukcija	19.1	2	3.34
				Prekladna konstrukcija	18.19	1	2.46
Ø10 - B500B	12.00(100%)	3	5	Prekladna konstrukcija	18.5	1	3.04
				Prekladna konstrukcija	18.2	2	3.26
				Prekladna konstrukcija	18.20	1	2.44
Ø10 - B500B	12.00(100%)	4	4	Prekladna konstrukcija	18.5	1	3.04
				Prekladna konstrukcija	19.2	2	3.26
				Prekladna konstrukcija	18.20	1	2.44
Ø10 - B500B	12.00(100%)	5	1	Prekladna konstrukcija	18.3	3	3.18
				Prekladna konstrukcija	18.19	1	2.46
Ø10 - B500B	12.00(99.83%)	6	2	Prekladna konstrukcija	18.3	3	3.18
				Prekladna konstrukcija	18.20	1	2.44
Ø10 - B500B	12.00(100%)	7	1	Prekladna konstrukcija	18.3	1	3.18
				Prekladna konstrukcija	19.3	2	3.16
				Prekladna konstrukcija	18.17	1	2.50
Ø10 - B500B	12.00(100%)	8	2	Prekladna konstrukcija	19.3	3	3.16
				Prekladna konstrukcija	18.16	1	2.52
Ø10 - B500B	12.00(100%)	9	2	Prekladna konstrukcija	19.4	3	3.10
				Prekladna konstrukcija	18.11	1	2.70



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø10 - B500B	12.00(100%)	10	1	Prekladna konstrukcija	19.4	2	3.10
				Prekladna konstrukcija	18.4	1	3.10
				Prekladna konstrukcija	18.11	1	2.70
Ø10 - B500B	12.00(100%)	11	3	Prekladna konstrukcija	18.4	3	3.10
				Prekladna konstrukcija	18.11	1	2.70
Ø10 - B500B	12.00(100%)	12	1	Prekladna konstrukcija	18.5	1	3.04
				Prekladna konstrukcija	19.5	2	3.02
				Prekladna konstrukcija	18.7	1	2.92
Ø10 - B500B	12.00(99.83%)	13	2	Prekladna konstrukcija	19.5	3	3.02
				Prekladna konstrukcija	18.7	1	2.92
Ø10 - B500B	12.00(99.33%)	14	2	Prekladna konstrukcija	18.6	4	2.98
Ø10 - B500B	12.00(99%)	15	1	Prekladna konstrukcija	18.6	2	2.98
				Prekladna konstrukcija	19.6	2	2.96
Ø10 - B500B	12.00(98.67%)	16	1	Prekladna konstrukcija	19.6	4	2.96
Ø10 - B500B	12.00(98%)	17	1	Prekladna konstrukcija	19.6	2	2.96
				Prekladna konstrukcija	18.7	2	2.92
Ø10 - B500B	12.00(97.33%)	18	1	Prekladna konstrukcija	18.7	4	2.92
Ø10 - B500B	12.00(96.83%)	19	1	Prekladna konstrukcija	18.7	1	2.92
				Prekladna konstrukcija	19.7	3	2.90
Ø10 - B500B	12.00(96.67%)	20	1	Prekladna konstrukcija	19.7	4	2.90
Ø10 - B500B	12.00(95.33%)	21	1	Prekladna konstrukcija	19.7	1	2.90
				Prekladna konstrukcija	18.8	1	2.86
				Prekladna konstrukcija	19.8	2	2.84
Ø10 - B500B	12.00(94.67%)	22	1	Prekladna konstrukcija	19.8	4	2.84



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø10 - B500B	12.00(94%)	23	1	Prekladna konstrukcija	19.8	2	2.84
				Prekladna konstrukcija	19.9	2	2.80
Ø10 - B500B	12.00(93.33%)	24	1	Prekladna konstrukcija	19.9	4	2.80
Ø10 - B500B	12.00(93.33%)	25	1	Prekladna konstrukcija	19.9	2	2.80
				Prekladna konstrukcija	18.9	2	2.80
Ø10 - B500B	12.00(93.33%)	26	2	Prekladna konstrukcija	18.9	4	2.80
Ø10 - B500B	12.00(92%)	27	2	Prekladna konstrukcija	18.10	4	2.76
Ø10 - B500B	12.00(91%)	28	1	Prekladna konstrukcija	18.10	2	2.76
				Prekladna konstrukcija	18.11	2	2.70
Ø10 - B500B	12.00(89.33%)	29	1	Prekladna konstrukcija	18.11	2	2.70
				Prekladna konstrukcija	18.12	2	2.66
Ø10 - B500B	12.00(88.67%)	30	2	Prekladna konstrukcija	18.12	4	2.66
Ø10 - B500B	12.00(87.33%)	31	2	Prekladna konstrukcija	18.13	4	2.62
Ø10 - B500B	12.00(86.67%)	32	1	Prekladna konstrukcija	18.13	2	2.62
				Prekladna konstrukcija	18.14	2	2.58
Ø10 - B500B	12.00(86%)	33	2	Prekladna konstrukcija	18.14	4	2.58
Ø10 - B500B	12.00(85.33%)	34	2	Prekladna konstrukcija	18.15	4	2.56
Ø10 - B500B	12.00(84.67%)	35	1	Prekladna konstrukcija	18.15	2	2.56
				Prekladna konstrukcija	18.16	2	2.52
Ø10 - B500B	12.00(84%)	36	1	Prekladna konstrukcija	18.16	4	2.52
Ø10 - B500B	12.00(83.67%)	37	1	Prekladna konstrukcija	18.16	2	2.52
				Prekladna konstrukcija	18.17	2	2.50
Ø10 - B500B	12.00(83.33%)	38	1	Prekladna konstrukcija	18.17	4	2.50



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6).
Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS).
Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø10 - B500B	12.00(83.17%)	39	1	Prekladna konstrukcija	18.17	3	2.50
				Prekladna konstrukcija	18.18	1	2.48
Ø10 - B500B	12.00(82.67%)	40	2	Prekladna konstrukcija	18.18	4	2.48
Ø10 - B500B	12.00(81.67%)	41	1	Prekladna konstrukcija	18.18	1	2.48
				Prekladna konstrukcija	18.20	3	2.44
Ø10 - B500B	12.00(81.33%)	42	1	Prekladna konstrukcija	18.20	4	2.44
Ø10 - B500B	12.00(81%)	43	1	Prekladna konstrukcija	18.20	2	2.44
				Prekladna konstrukcija	18.21	2	2.42
Ø10 - B500B	12.00(80.67%)	44	4	Prekladna konstrukcija	18.21	4	2.42
Ø10 - B500B	12.00(40.33%)	45	1	Prekladna konstrukcija	18.21	2	2.42
Ø22 - B500B	12.00(100%)	1	76	Prekladna konstrukcija	4	1	12.00
Ø22 - B500B	12.00(94.42%)	2	76	Prekladna konstrukcija	1	1	11.33
Ø22 - B500B	12.00(67.92%)	3	76	Prekladna konstrukcija	2	1	8.15
Ø22 - B500B	12.00(87.5%)	4	38	Prekladna konstrukcija	3	2	5.25
Ø16 - B500B	12.00(100%)	1	4	Prekladna konstrukcija	6	1	12.00
Ø16 - B500B	12.00(97.08%)	2	4	Prekladna konstrukcija	5	1	11.65
Ø16 - B500B	12.00(91.67%)	3	19	Prekladna konstrukcija	10	1	11.00
Ø16 - B500B	12.00(80.83%)	4	20	Prekladna konstrukcija	11	1	6.90
				Prekladna konstrukcija	21	1	2.80
Ø16 - B500B	12.00(79.25%)	5	20	Prekladna konstrukcija	7	1	6.71
				Prekladna konstrukcija	21	1	2.80
Ø16 - B500B	12.00(55.92%)	6	120	Prekladna konstrukcija	7	1	6.71



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø14 - B500B	12.00(99.58%)	1	26	Prekladna konstrukcija	14	1	6.15
				Prekladna konstrukcija	15	1	1.85
				Prekladna konstrukcija	20	1	2.10
				Prekladna konstrukcija	15	1	1.85
Ø14 - B500B	12.00(86.25%)	2	27	Prekladna konstrukcija	14	1	6.15
				Prekladna konstrukcija	20	2	2.10
Ø14 - B500B	12.00(87.5%)	3	14	Prekladna konstrukcija	20	5	2.10
Ø14 - B500B	12.00(50.42%)	4	1	Prekladna konstrukcija	20	2	2.10
				Prekladna konstrukcija	15	1	1.85
Ø12 - B500B	12.00(93.25%)	1	16	Prekladna konstrukcija	17	3	2.43
				Prekladna konstrukcija	16	1	3.90
Ø12 - B500B	12.00(81%)	2	1	Prekladna konstrukcija	17	4	2.43
Ø12 - B500B	12.00(40.5%)	3	1	Prekladna konstrukcija	17	2	2.43
Ø25 - B500B	12.00(78.08%)	1	40	Prekladna konstrukcija	9	1	9.37
Ø25 - B500B	12.00(61%)	2	38	Prekladna konstrukcija	8	1	7.32



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
10	849.44	0.62	524.10
12	193.62	0.89	171.93
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			696.04
B500B, Ø > 12 mm			
14	743.20	1.21	899.27
16	1493.00	1.58	2358.94
18	816.00	2.17	1770.72
22	2791.48	3.09	8625.67
25	652.96	3.85	2513.90
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			16168.50
Skupaj			16864.54



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	\emptyset	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
Robni venec (1 kos)						
1		10	11.21	70	784.70	
2		10	12.00	70	840.00	
3		8	0.10	44	4.40	
4		10	0.44	44	19.36	
5		10	2.10	114	239.40	
6		10	4.16	114	474.24	
7		10	1.77	22	38.94	
8		10	1.92	12	23.04	
9	 4 x : a = 51, 48, 45	10	*2.13	4 x 3	25.56	



V tabeli so tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø10 - B500B	12.00(100%)	1	70	Robni venec	2	1	12.00
Ø10 - B500B	12.00(97.08%)	2	44	Robni venec	1	1	11.21
				Robni venec	4	1	0.44
Ø10 - B500B	12.00(93.42%)	3	26	Robni venec	1	1	11.21
Ø10 - B500B	12.00(87.33%)	4	4	Robni venec	6	2	4.16
				Robni venec	9.1	1	2.16
Ø10 - B500B	12.00(87.08%)	5	4	Robni venec	6	2	4.16
				Robni venec	9.2	1	2.13
Ø10 - B500B	12.00(86.83%)	6	4	Robni venec	6	2	4.16
				Robni venec	9.3	1	2.10
Ø10 - B500B	12.00(86.83%)	7	45	Robni venec	6	2	4.16
				Robni venec	5	1	2.10
Ø10 - B500B	12.00(87.5%)	8	13	Robni venec	5	5	2.10
Ø10 - B500B	12.00(86%)	9	1	Robni venec	5	4	2.10
				Robni venec	8	1	1.92
Ø10 - B500B	12.00(96%)	10	1	Robni venec	8	6	1.92
Ø10 - B500B	12.00(94.75%)	11	1	Robni venec	8	5	1.92
				Robni venec	7	1	1.77
Ø10 - B500B	12.00(88.5%)	12	3	Robni venec	7	6	1.77
Ø10 - B500B	12.00(44.25%)	13	1	Robni venec	7	3	1.77
Ø8 - B500B	12.00(36.67%)	1	1	Robni venec	3	44	0.10



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6).
Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS).
Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
8	4.40	0.40	1.74
10	2445.24	0.62	1508.71
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			1510.45
Skupaj			1510.45



Palice - specifikacija

ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
Prehodna plošča (2 kos)						
1		10	2.30	54	124.20	
2		12	3.61	54	194.94	
3		14	3.61	54	194.94	
4		12	3.91	82	320.62	
5		10	1.33	188	250.04	
6		10	1.41	4	5.64	
7		10	1.51	4	6.04	
8		10	1.58	8	12.64	



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Specifikacija načrta razreza							
Podatki	Trans. dol. [m]	Način rez.	Št. ponov.	Opaž	ozn	n [kos]	Dolžina [m]
Ø10 - B500B	12.00(95.83%)	1	10	Prehodna plošča	1	5	2.30
Ø10 - B500B	12.00(89.83%)	2	1	Prehodna plošča	1	4	2.30
				Prehodna plošča	8	1	1.58
Ø10 - B500B	12.00(92.17%)	3	1	Prehodna plošča	8	7	1.58
Ø10 - B500B	12.00(97.33%)	4	1	Prehodna plošča	7	4	1.51
				Prehodna plošča	6	4	1.41
Ø10 - B500B	12.00(99.75%)	5	20	Prehodna plošča	5	9	1.33
Ø10 - B500B	12.00(88.67%)	6	1	Prehodna plošča	5	8	1.33
Ø12 - B500B	12.00(97.75%)	1	27	Prehodna plošča	4	3	3.91
Ø12 - B500B	12.00(92.75%)	2	1	Prehodna plošča	4	1	3.91
				Prehodna plošča	2	2	3.61
Ø12 - B500B	12.00(90.25%)	3	17	Prehodna plošča	2	3	3.61
Ø12 - B500B	12.00(30.08%)	4	1	Prehodna plošča	2	1	3.61
Ø14 - B500B	12.00(90.25%)	1	18	Prehodna plošča	3	3	3.61



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
10	398.56	0.62	245.91
12	515.56	0.89	457.82
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			703.73
B500B, Ø > 12 mm			
14	194.94	1.21	235.88
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			235.88
Skupaj			939.61



V tabeli so podane nominalne (nazivne) vrednosti presekov in tež armaturnih palic v skladu z EN 10080 (preglednica 6). Odstopanja v skladu z EN 10080 ne smejo presegati $\pm 4.5\%$. Dobavljena armatura mora imeti slovensko tehnično soglasje (STS). Oznake armature v skladu z EN 1992-1-1, EN 10080 so sledeče:
B500A - nizko duktilno jeklo (2.5%), B500B - normalno duktilno jeklo (5.0%), B500C - visoko duktilno jeklo (7.5%).

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
B500B, Ø ≤ 12 mm			
8	52.40	0.40	20.70
10	3693.24	0.62	2278.73
12	1465.94	0.89	1301.75
Skupaj (B500B, Ø ≤ 12 mm)			3601.18
B500B, Ø > 12 mm			
14	3254.43	1.21	3937.86
16	3942.25	1.58	6228.76
18	1461.72	2.17	3171.93
22	2791.48	3.09	8625.67
25	1801.54	3.85	6935.93
28	604.50	4.83	2919.74
Skupaj (B500B, Ø > 12 mm)			31819.88
Skupaj			35421.07