

Projekt tipskog nadvožnjaka

Jenjić, Martina

Undergraduate thesis / Završni rad

2024

Degree Grantor / Ustanova koja je dodijelila akademski / stručni stupanj:

University of Split, Faculty of Civil Engineering, Architecture and Geodesy / Sveučilište u Splitu, Fakultet građevinarstva, arhitekture i geodezije

Permanent link / Trajna poveznica: <https://um.nsk.hr/um:nbn:hr:123:428564>

Rights / Prava: [In copyright](#) / [Zaštićeno autorskim pravom.](#)

Download date / Datum preuzimanja: **2024-11-23**



Repository / Repozitorij:

[FCEAG Repository - Repository of the Faculty of Civil Engineering, Architecture and Geodesy, University of Split](#)



UNIVERSITY OF SPLIT



DIGITALNI AKADEMSKI ARHIVI I REPOZITORIJI

SVEUČILIŠTE U SPLITU
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE

ZAVRŠNI RAD

Martina Jenjić

Split, 2024.

SVEUČILIŠTE U SPLITU
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE

Projekt tipskog nadvožnjaka

Split, 2024.

SVEUČILIŠTE U SPLITU
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE

STUDIJ: **PREDDIPLOMSKI SVEUČILIŠNI STUDIJ GRAĐEVINARSTVA**
KANDIDAT: **Martina Jenjić**
JMBAG: **0083231200**
KATEDRA: **Katedra za betonske konstrukcije i mostove**
PREDMET: **Mostovi**

ZADATAK ZA ZAVRŠNI RAD

Tema: Projekt tipskog nadvožnjaka

Opis zadatka: Potrebno je izraditi projekt s proračunom nadvožnjaka iznad autoceste. Nadvožnjak je armiranobetonski. Za rasponsku konstrukciju predviđeni su predgotovljeni, klasično armirani nosači T presjeka. Proračun provesti prema EC.

U Splitu, ožujak 2024.

Voditelj Završnog rada:



Prof. dr. sc. Domagoj Matešan

Sažetak:

U radu je prikazan glavni projekt nadvožnjaka preko autoceste. Sami nadvožnjak se sastoji od dva jednaka raspona (16 metara) te je polumontažne izvedbe. Stup između dva polja projektiran je kao „V“ stup. Niveleta nadvožnjaka je oko 9 metara iznad nivelete autoceste tako da ima dosta prostora za slobodan profil ispod nadvožnjaka. Projekt sadrži proračun uzdužno, poprečnog nosača i stupa, te karakteristične građevinske nacрте i tehnički opis.

Ključne riječi:

Nadvožnjak, građevinski projekt, numerički model, proračun nosive konstrukcije

Design of the overpass above highway

Abstract:

This paper presents the main design of the overpass above highway. The structure is semi prefabricated and it consist of two equal span (16 meters). Middle pier is V-shapped. Elevation of the overpass is cca. 9 meters above highway elevation and therefore leaves enough space for traffic beneath the overpass. The work includes the calculation of the longitudinally, transversely span griders and column, and characteristic construction plans as well tehcnical description of the construction.

Keywords:

Overpass, structural design, numerical model, design of bearing structure

Sadržaj

1	TEHNIČKI OPIS	1
1.1	Općenito.....	1
1.2	Nosiva konstrukcija	1
1.2.1	Rasponski sklop	1
1.2.2	Stup	2
1.2.3	Upornjaci.....	2
1.3	Oprema i još neka rješenja.....	3
1.3.1	Pješačka staza.....	3
1.3.2	Hidroizolacija	3
1.3.3	Zastor	3
1.3.4	Prijelazne naprave.....	3
1.3.5	Ležajevi.....	4
1.3.6	Odvodnja	4
1.3.7	Ograda.....	4
1.3.8	Vođenje elektro i TT instalacija	4
1.3.9	Uređenje pokosa nasipa.....	4
1.3.10	Uređenje okoliša.....	4
1.3.11	Probno opterećenje.....	5
1.3.12	Održavanje objekta.....	5
2	PRORAČUN KARAKTERISTIČNOG UZDUŽNOG RASPONSKOG NOSAČA	6
2.1	PREDGOVOR.....	6
2.2	PRORAČUN UZDUŽNIH RASPONSKIH NOSAČA	7
2.2.1	Proračun uzdužnih nosača prije sprezanja s kolničkom pločom	7
2.3	NUMERIČKI MODEL.....	11
2.4	OPTEREĆENJE I REZULTATI PRORAČUNA	16
2.4.1	Dodatno stalno opterećenje	17
2.4.2	Dodatno stalno opterećenje	20
2.4.3	Proračun uzdužnog nosača nakon sprezanja nosača s pločom	30
2.5	ARMATURA ZA SPREZANJE NOSAČA I PLOČE.....	35
		35
2.6	SKICA ARMATURE SREDNJEG NOSAČA	36
3.	PREDMJER RADOVA.....	37
A.	Donji ustroj.....	37
B.	Gornji ustroj.....	37
4.	TROŠKOVNIK	40
5.	GRAFIČKI PRILOZI	45
6.	LITERATURA.....	46

1 TEHNIČKI OPIS

1.1 Općenito

Nadvožnjak "Os 1810" omogućava prijelaz lokalne ceste preko autoceste. Os lokalne ceste, odnosno os nadvožnjaka, siječe os autoceste pod kutom 90° . Na mjestu prijelaza autocesta je u usjeku ~ 8.00 m. Nadvožnjak ima dva raspona veličine $16 + 16 = 32$ m, sa stupom lociranim u osi autoceste. U odnosu na os lokalne ceste, početak objekta je na ST 1+200.000 i završetak na ST 1+241.000, pa ukupna duljina nadvožnjaka iznosi 41.00 m.

U poprečnoj dispoziciji objekt ima dvije prometne trake širine po 4.125 m, te dvije uzdignute pješačke staze širine po 1.3 m i prostore širine od po 0.25 m za smještaj ograde. Širina kolnika na objektu iznosi 8.25 m, širina objekta između ograda iznosi 10.85 m, dok ukupna širina nadvožnjaka iznosi 11.35 m. Kolnik ima jednostrešni poprečni nagib od 2.0 %, dok nagibi pješačkih staza, uzdignutih za 0.20 m iznad razine kolnika, iznose po 2.0 % prema kolniku.

1.2 Nosiva konstrukcija

1.2.1 Rasponski sklop

Predviđeni su predgotovljeni, klasično armirani nosači T presjeka. Usvojeno je 8 nosača u poprečnoj dispoziciji nadvožnjaka. Unutrašnji nosači u poprečnoj dispoziciji su montažne visine 0.60 m. S monolitnom pločom iznad njih debljine 0.20 m, ukupna visina ovih nosača iznosi 0.80 m. Rubni nosači u poprečnoj dispoziciji su montažne visine 0.80 m.

Širina gornje pojasnice unutrašnjih nosača iznosi 1.33 m, dok je širina gornje pojasnice rubnih nosača 1.51 m. Širina hrbta iznosi 0.40 m i stalna je po visini i duljini nosača. Nosači su položeni jedan do drugoga, tako da su im pojasnice na razmaku od oko 2.0 cm. Ovakvo rješenje nosača omogućava izvedbu monolitnog dijela kolničke ploče bez ikakve potrebne oplata.

Nakon montaže uzdužnih nosača, vrši se betoniranje poprečnih nosača i kolničke ploče.

Nakon sprezanja s kolničkom pločom debljine 0.20 m, ukupna visina rasponskog

sklopa iznosi 0.80 m. Kolnička ploča je formirana od monolitnog dijela debljine 0.20 m i gornjeg pojasa T nosača, koji su međusobno spregnuti.

Iznad upornjaka i stupova uzdužne grede su povezane i ukružene poprečnim nosačima. Poprečni nosači iznad stupova su širine 1.40 m i visine 0.90 m, dok su nosači iznad upornjaka širine 0.70 m i visine 0.90 m. Radi prolaza cijevi za odvodnju, u poprečnim nosačima treba ostaviti otvore prema detaljima iz projekta. U poprečnim nosačima iznad upornjaka treba ostaviti niše za ugradnju prijelazne naprave, također prema detaljima iz projekta.

1.2.2 Stup

Predviđen je relativno jednostavan i racionalan stup, s naglaskom na njegovo oblikovanje. Visine stupa u osi iznosi 8.50 m, a širina stupa uzduž osi mosta je konstanta i iznosi 0.70 m. Ostale profilacije stupa vidljive su u projektu. Vrh stupa je kruto vezan s rasponskom konstrukcijom. Ovo omogućava prilično dobra kvaliteta temeljnog tla. Uzdužni i poprečni nagibi gornje plohe stupa prate ogovarajuće nagibe kolnika ceste na tom mjestu.

Stup je temeljen na temelju samcu, tlocrtnih dimenzija 6.00×5.00 m i visine 1.00 m. Nakon uređenje podloge izvesti sloj podbetona (C12/15) debljine 0.15 m.

1.2.3 Upornjaci

Predviđeni su klasični puni upornjaci s paralelnim krilima kruto vezanim sa stupom upornjaka. Debljina stupa upornjaka iznosi 0.70 m, a krila 0.70 m. Visina temelja stupa upornjaka iznosi 0.80 m, a visina temelja krila 0.80 m.

Sve plohe upornjaka u dodiru s tlom treba hidroizolirati prema projektu. Iza upornjaka izvesti drenažu i kameni drenažni "klin" prema priloženim crtežima i pravilima struke.

Prijelazne ploče su duljina 3.60 m i debljine 0.25 m, s uzdužnim padom od 10% prema trupu ceste. Na nasipu ispod prijelazne ploče postići zbijenost $MS \geq 80$ MPa.

1.3 Oprema i još neka rješenja

1.3.1 Pješačka staza

Pješačka se staza formira nakon izrade hidroizolacije kolničke ploče. Najprije se izvode tanjurasta sidra za vezu kolničke ploče, vijenca i betona pješačke staze, a u svemu prema predviđenim rješenjima. Nakon toga se ugrađuju kameni rubnjaci u sloj cementnog morta. Potom se montiraju betonski elementi vijenca.

1.3.2 Hidroizolacija

Za hidroizolaciju kolničke ploče, predviđena je kvalitetna jednoslojna hidroizolacija iz zavarenih bitumenskih traka debljine 5mm.

Plohe stupa i upornjaka koje su u dodiru s tlom hidroizolirati će se s dva sloja specijalnog bezbojnog vodonepropusnog premaza na bazi polimera, koji penetrira u beton, a u svemu prema projektu betona. Izvedba hidroizolacije po pravilima struke i uputama proizvođača premaza.

1.3.3 Zastor

Zastor na kolničkoj ploči rasponske konstrukcije formira zaštitni sloj asfaltbetona AB 8 debljine 3 cm, ugrađen iznad hidroizolacije (kao njena zaštita), te habajući sloj asfaltbetona AB 11s debljine 4 cm. Kakvoća i kontrola asfaltbetona u svemu treba zadovoljavati važeće norme i pravila struke, kao i sama izvedba asfaltnih slojeva.

Na spojevima asfaltbetona s rubnjakom i prijelaznom napravom, u zastoru ostaviti reške dubine sve do hidroizolacije i širine 2 cm, a prema detaljima u projektu. Reške zaliti masom za zalijevanje reški, koja mora biti trajnoelastična i vodonepropusna.

Za trup ceste između krila upornjaka predviđena su rješenja sukladna onima na prilaznim dijelovima ceste.

1.3.4 Prijelazne naprave

Predviđene su uobičajene vodonepropusne prijelazne naprave, koje udovoljavaju svim tehničkim zahtjevima, s mogućnošću dilatiranja do ± 40 mm.

1.3.5 Ležajevi

Nad upornjacima su predviđena po dva klasična elastomerna ležaja, koji također trebaju udovoljavati svim tehničkim zahtjevima.

Ležajevi su oslonjeni na uzdignute betonske klupice, čime je omogućeno umetanje preša ispod rasponskih nosača, njihovo odizanje i izmjena ležajeva.

1.3.6 Odvodnja

Predviđen je zatvoreni sustav odvodnje. Naime, vode s kolnika prihvaćaju se preko slivnika u sabirnu odvodnu cijev, te iza krila odvode u sabirnu šahtu.

1.3.7 Ograda

Pješачka ograda objekta predviđena je iz čeličnih cijevi, s rješenjima prema projektu. Ograda je usidrena u monolitni beton pješачke staze, a visine je 1.10 m. Treba imati uzornu geometriju, jer o njenom izgledu umnogome ovisi ukupni estetski dojam objekta.

Na dijelu poprečnog profila autoceste, predviđena je metalna zaštitna ograda prema važećim propisima i uzancama.

1.3.8 Vođenje elektro i TT instalacija

Elektro i TT instalacije vođene su kroz PVC cijevi □160 mm, koje su ugrađene u pješачke staze s obje strane objekta.

1.3.9 Uređenje pokosa nasipa

Pokose nasipa izvesti nagiba 1:1.5, uz lagano nabijanje. Pokose treba zatravniti i hortikulturno zasaditi raslinjem iz okoliša, tako da se što bolje uklape u postojeći ambijent. Pokosi trebaju biti stabilni i otporni na djelovanje atmosferilija, uz primjeren izgled i uklapanje u okoliš.

1.3.10 Uređenje okoliša

Nakon izgradnje predmetne građevine, potrebno je izvršiti sanaciju okoliša gradilišta

kako bi se građevina što bolje uklopila u postojeći prirodni ambijent.

1.3.11 Probno opterećenje

Prije stavljanja objekta u uporabu, potrebno je izvršiti probno ispitivanje glavne rasponske konstrukcije objekta, a sukladno važećim propisima.

1.3.12 Održavanje objekta

Objekt se treba održavati u stanju projektom predviđene sigurnosti i funkcionalnosti, a sukladno odredbama odgovarajućih zakona, normativa i pravila struke.

2 PRORAČUN KARAKTERISTIČNOG UZDUŽNOG RASPONSKOG NOSAČA

2.1 PREDGOVOR

Svi su proračuni provedeni sukladno važećim normama, propisima i pravilima struke. Ovisno o realnoj potrebi, korišteni su pojednostavljeni inženjerski modeli ili složeniji računski modeli na bazi MKE.

Pri proračunu sila i dimenzioniranju vođeno je računa o utjecajima načina građenja i drugim specifičnostima, a sve u svrhu postizanja dostatne sigurnosti građevine.

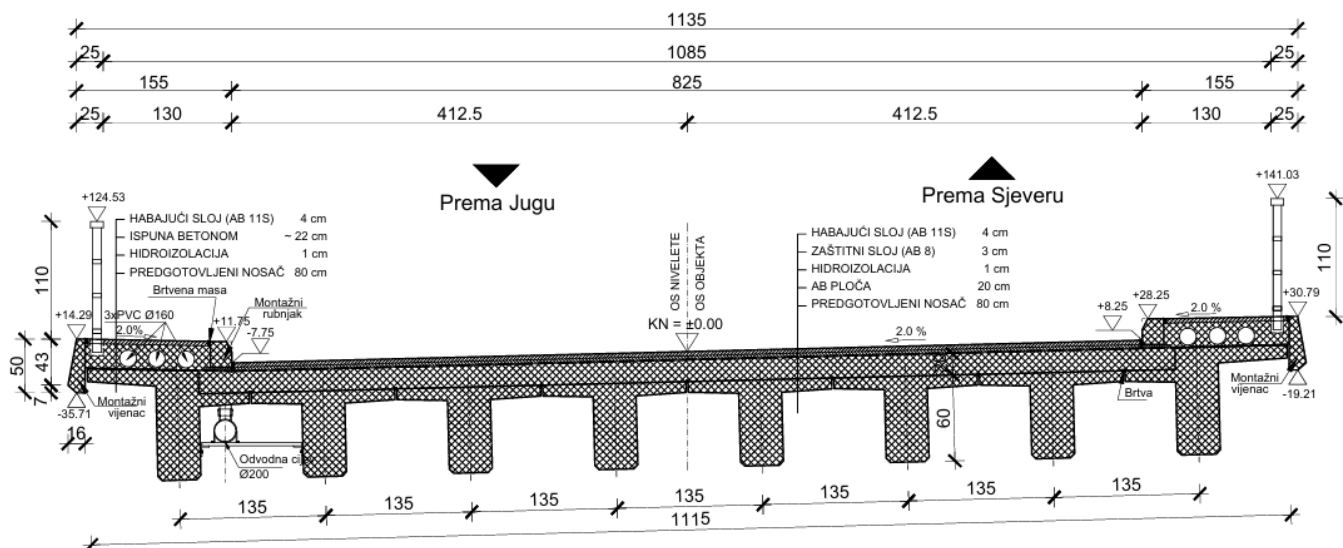
Za proračun rasponske konstrukcije na utjecaje prometnog opterećenja, korišten je prostorni štapni model konstrukcije.

Pri dimenzioniranju pojedinih elemenata konstrukcije, dio sila je određen u skladu s teorijom preraspodjele (adaptacije), a sva su dimenzioniranja provedena prema graničnim stanjima.

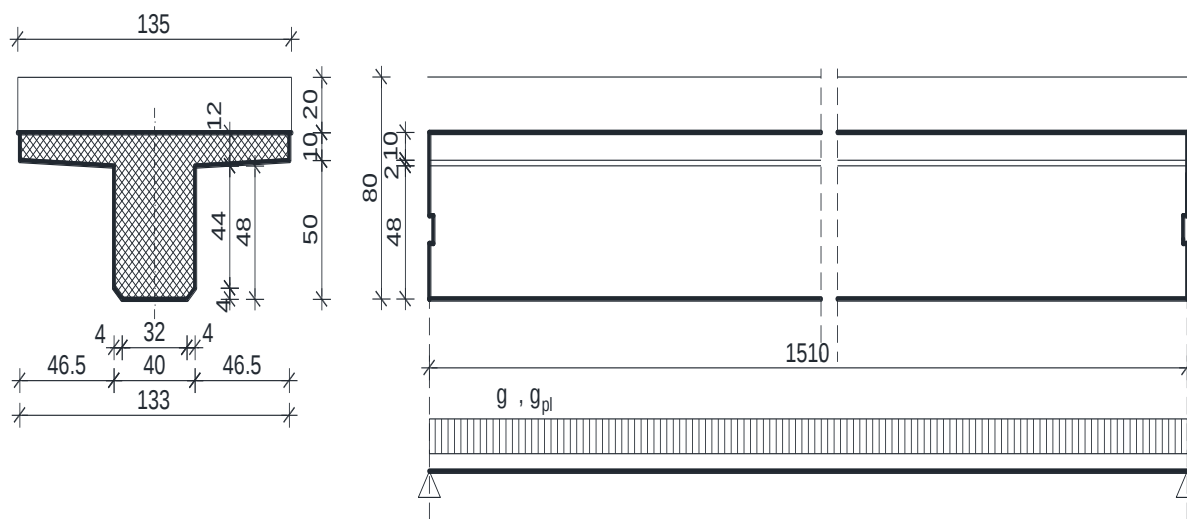
Za sve armirane elemente korištena je rebrasta armatura B 450C.

2.2 PRORAČUN UZDUŽNIH RASPONSKIH NOSAČA

2.2.1 Proračun uzdužnih nosača prije sprezanja s kolničkom pločom



Slika 1: Poprečni presjek rasponske konstrukcije



Slika 2: Uzdužna i poprečna dispozicija jednog nosača

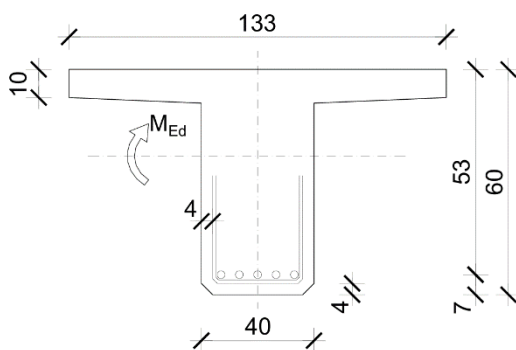
$$A_n = 0.3407 \text{ m}^2$$

$$\gamma_n = 25.5 \text{ kN/m}^3$$

Sile od vlastite težine nosača	Sile od težine kolničke ploče (jedan nosač)
$g_n = 0.3407 \cdot 25.5 = 8.69 \text{ kN/m'}$ $R_{g1}^A = R_{g1}^B = \frac{g_n \cdot l}{2} = \frac{8.69 \cdot 15.10}{2} = 65.6 \text{ kN}$ $M_{g1}^{l/2} = \frac{g_n \cdot l^2}{8} = \frac{8.69 \cdot 15.10^2}{8} = 247.7 \text{ kNm}$ $V_{g1} = R_{g1}^A = 65.6 \text{ kN}$	$g_{pl} = 0.20 \cdot 1.35 \cdot 25.5 = 6.89 \text{ kN/m'}$ $R_{g2}^A = R_{g2}^B = \frac{g_{pl} \cdot l}{2} = \frac{6.89 \cdot 15.10}{2} = 52.0 \text{ kN}$ $M_{g2}^{l/2} = \frac{g_{pl} \cdot l^2}{8} = \frac{6.89 \cdot 15.10^2}{8} = 196.4 \text{ kNm}$ $V_{g2} = R_{g2}^A = 52.0 \text{ kN}$

Dimenzioniranje za fazu prije sprežanja nosača i ploče:

Dimenzioniranje na moment savijanja



$$C \ 40/50 \Rightarrow f_{ck} = 40.0 \text{ MPa} \Rightarrow$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{40.0}{1.5} = 26.7 \text{ MPa}$$

$$B450C \Rightarrow f_{yk} = 450.0 \text{ MPa} \Rightarrow$$

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3 \text{ MPa}$$

$$d = 53 \text{ cm}$$

$$b = 133 \text{ cm}$$

$$M_{g1} = 247.7 \text{ kNm}; \quad M_{g2} = 196.4 \text{ kNm}$$

$$M_{sd} = \gamma_g \cdot (M_{g1} + M_{g2}) = 1.35 \cdot (247.7 + 196.4) = 599.54 \text{ kNm}$$

$$\mu_{sd} = \frac{M_{sd}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{599.54 \cdot 100}{133 \cdot 53^2 \cdot 26.7} = 0.060$$

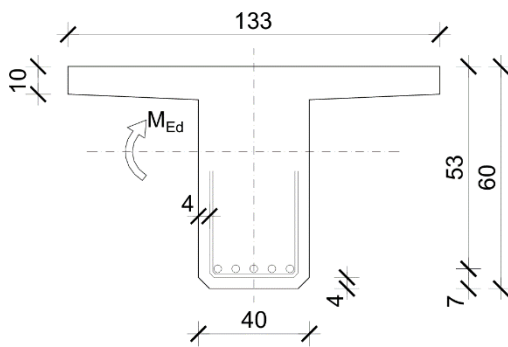
$$\text{za } \varepsilon_{s1} = 10\text{‰};$$

$$\text{oci tan o: } \varepsilon_{c2} = 1.5\text{‰}; \quad \xi = 0.123; \quad \zeta = 0.956$$

$$x = \xi \cdot d = 0.123 \cdot 53 = 6.52 \text{ cm} \approx h_{pl} = 10.0 \text{ cm}$$

$$A_{s1,1} = \frac{M_{sd}}{\zeta d f_{yd}} = \frac{599.54 \cdot 100}{0.956 \cdot 53 \cdot 39.2} = 30.19 \text{ cm}^2$$

Dimenzioniranje na poprečnu silu



$$C\ 40/50 \Rightarrow f_{ck} = 40.0\ MPa \Rightarrow$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{40.0}{1.5} = 26.7\ MPa$$

$$B450C \Rightarrow f_{yk} = 450.0\ MPa \Rightarrow$$

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3\ MPa$$

$$d = 73\ cm$$

$$b = 102\ cm$$

$$V_{g1} = 65.6\ kN; \quad V_{g2} = 52.0\ kN;$$

$$V_{Ed} = \gamma_g \cdot (V_{g1} + V_{g2}) = 1.35 \cdot (65.6 + 52.0) = 158.67\ kN$$

Dio poprečne sile koju preuzima beton i uzdužna armatura:

$$V_{Rd,c} = \left[C_{Rdc} \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_l \cdot f_{ck})^{\frac{1}{3}} + k_1 \cdot \sigma_{cp} \right] \cdot b_w \cdot d$$

$$k = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{d}} = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{530}} = 1.61 \leq 2.0 \Rightarrow k = 1.61$$

$$k_1 = 0.15$$

$$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} = 0.0$$

$$C_{Rdc} = \frac{0.18}{\gamma_c} = \frac{0.18}{1.5} = 0.12$$

$$V_{Rd,c} = \left[0.12 \cdot 1.61 \cdot (100 \cdot 0.0167 \cdot 40.0)^{\frac{1}{3}} + 0.15 \cdot 0.0 \right] \cdot 400 \cdot 530$$

$$V_{Rd,c} = 166188.8\ N = 166.2\ kN$$

$V_{Rd,c}$ mora biti veća od:

$$V_{Rd,c} \geq [v_{min} + k_1 \cdot \sigma_{cp}] \cdot b_w \cdot d$$

$$k_1 = 0.15$$

$$v_{min} = 0.035 \cdot k^{\frac{3}{2}} \cdot f_{ck}^{\frac{1}{2}} = 0.035 \cdot 1.61^{\frac{3}{2}} \cdot 40^{\frac{1}{2}} = 0.452$$

$$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} = 0.0$$

$$V_{Rd,c} \geq 0.452 \cdot 400 \cdot 530$$

$$V_{Rd,c} \geq 95824\ N = 95.8\ kN$$

pa je i taj uvjet zadovoljen.

Dio poprečne sile koju mogu preuzeti tlačne dijagonale:

$$V_{Rd,max} = 0.5 \cdot v \cdot b_w \cdot d \cdot f_{cd}$$

$$v = 0.6 \left[1.0 - \frac{f_{ck}}{250} \right] = 0.6 \left[1.0 - \frac{40}{250} \right] = 0.504$$

$$V_{Rd,max} = 0.5 \cdot 0.504 \cdot 400 \cdot 530 \cdot 26.7 = 1426420.8 N$$

$$= 1426.4 \text{ kN} > V_{Ed,max}$$

Maksimalna poprečna sila

$$V_{Ed} = 158.76 \text{ kN}$$

$$V_{Ed}/V_{Rd,max} = 158.76/1426.4 \approx 0.111 \rightarrow V_{Ed} = 0.111 V_{Rd,max}$$

$$s_{max} = \min\{0.75 \cdot d; 30.0 \text{ cm}\}$$

$$\min\{0.75 \cdot 53 = 39.8; 30.0 \text{ cm}\} \rightarrow s_{max} = 30.0 \text{ cm}$$

$$\rho_{w,min} = 0.00121$$

Ukupna poprečna armatura (spone) ne smije biti manja od minimalne:

$$A_{sw,min} = \frac{\rho_{w,min} \cdot s_{max} \cdot b_w}{m} = \frac{0.00121 \cdot 30 \cdot 40}{2} = 0.73 \text{ cm}^2$$

Odabrane spone $\varnothing 12/30$ ($A_{sw}=1.13 \text{ cm}^2$). Ukupna nosivost betona i odabrane poprečne armature:

$$f_{ywd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s}; \quad B 450C \quad \Rightarrow \quad f_{ywd} = \frac{450}{1.15} = 391.3 \text{ MPa} = 39.13 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

$$V_{Rd} = V_{Rd,s} = \frac{A_{sw}}{s} \cdot z \cdot f_{ywd} \cdot m \cdot \text{ctg}\theta$$

$$V_{Rd,s} = \frac{1.13}{30} \cdot (0.9 \cdot 53) \cdot 39.13 \cdot 2 = 140.61 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} > V_{Rd,s}$$

$$s_{pot} \leq \frac{m \cdot A_{sw} \cdot f_{yw,d} \cdot z}{V_{Ed}} = \frac{2 \cdot 1.13 \cdot 39.2 \cdot (0.9 \cdot 53)}{158.76} = 26.6 \text{ cm}$$

Odabrane spone $\varnothing 12/25$.

2.3 NUMERIČKI MODEL

Za proračun unutarnjih sila uslijed djelovanja opterećenja izrađen je proračunski model konstrukcije.

Proračun nosive konstrukcije građevine provodi se pomoću SCIA Engineer softwarea.

Predmetna nosiva konstrukcija modelirana je štapnim elementima.

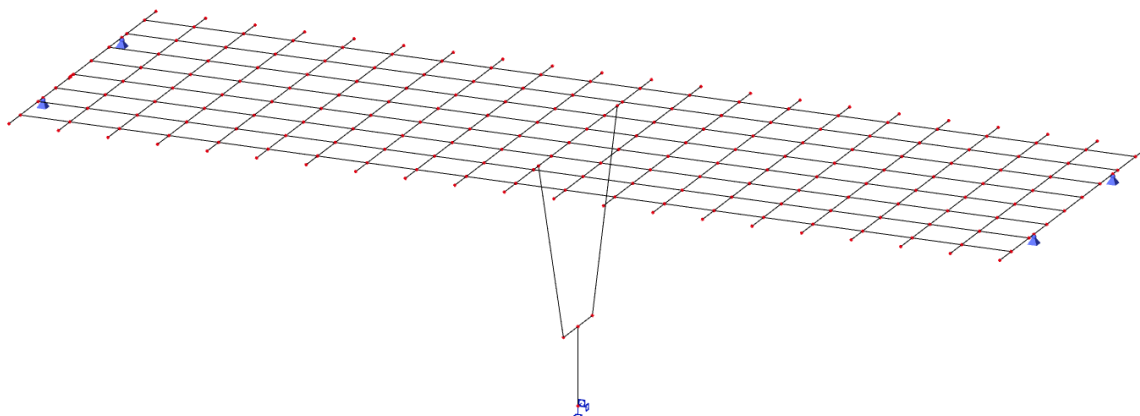
Gornji ustroj mosta modeliran je upinjanjem štapova u uzdužnom smjeru (koji predstavljaju uzdužni utjecaj montažnih grednih nosača spregnutih s AB pločom) sa štapovima u poprečnom smjeru (koji predstavljaju utjecaj AB ploče u poprečnom smjeru). Takvim načinom modeliranja postigli smo sustav nosača krutog roštilja.

Ekvivalentnost štapova s elementima mosta ostvarena je preko odgovarajućih duljina štapova te krutostima poprečnih presjeka. Stup mosta modeliran je štapnim elementima čije dimenzije prate os stupa. Krutosti štapova odgovaraju krutostima poprečnih presjeka stupa. Na dno stupa modeliran je upeti ležaj koji predstavlja vezu stupa s tlom, koja je ostvarena preko temelja stupa.

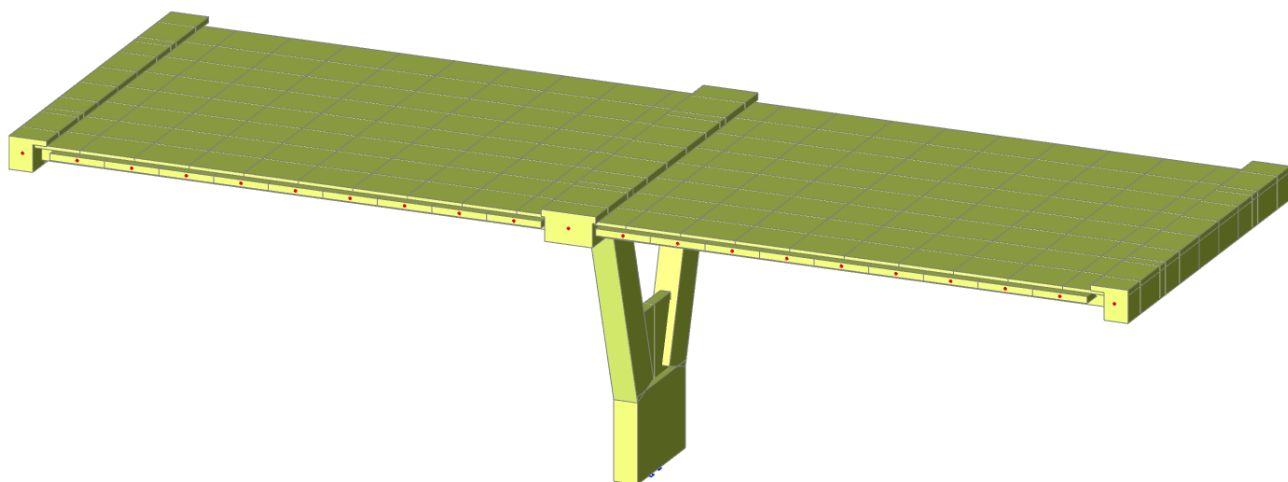
Modeliranje upornjaka nije potrebno jer je veza rasponske konstrukcije s upornjacima ostvarena preko ležajeva. Shodno tome modelirani su klizni ležajevi na pozicijama koje odgovaraju stvarnim pozicijama ležajeva na upornjacima.

U konačnici mase poprečnih štapova koje simuliraju utjecaj ploče u poprečnom smjeru su isključene jer masa ploče uvrštena u masu uzdužnih štapova.

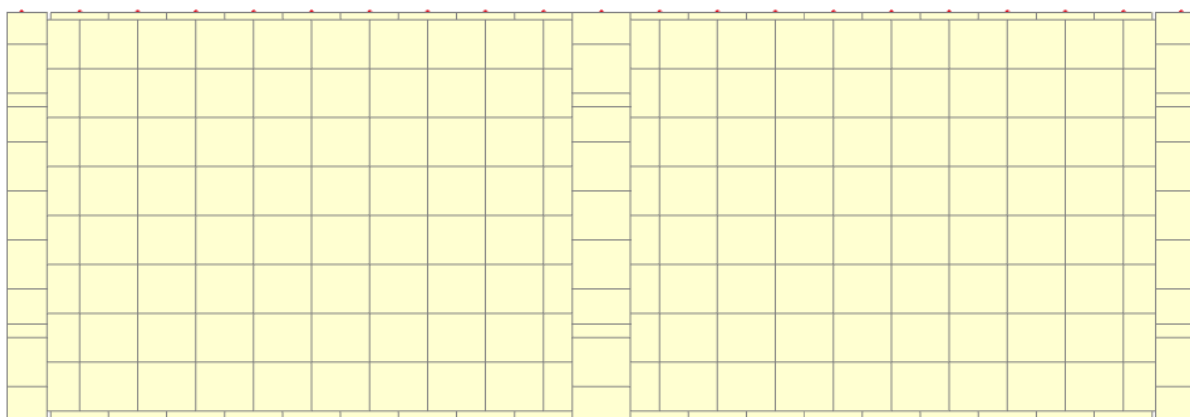
Osnovni gabariti proračunskog modela, svojstva materijala i poprečnih presjeka prikazani su u nastavku.



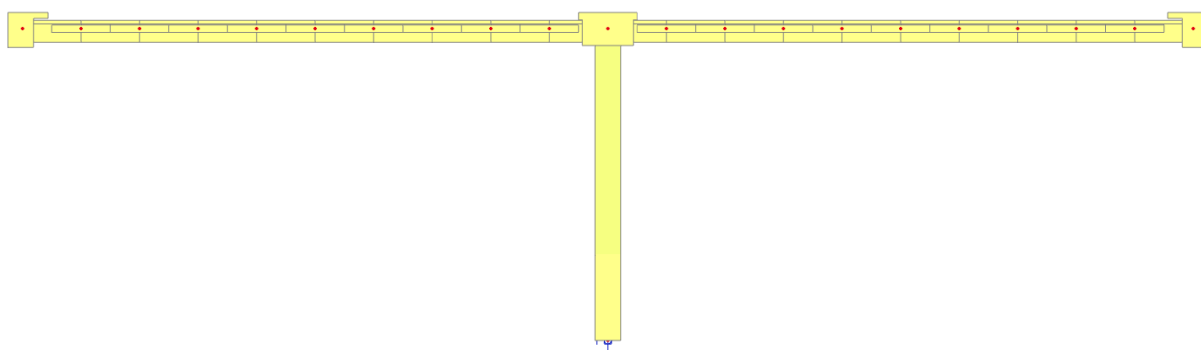
Slika 3: Prikaz numeričkog modela



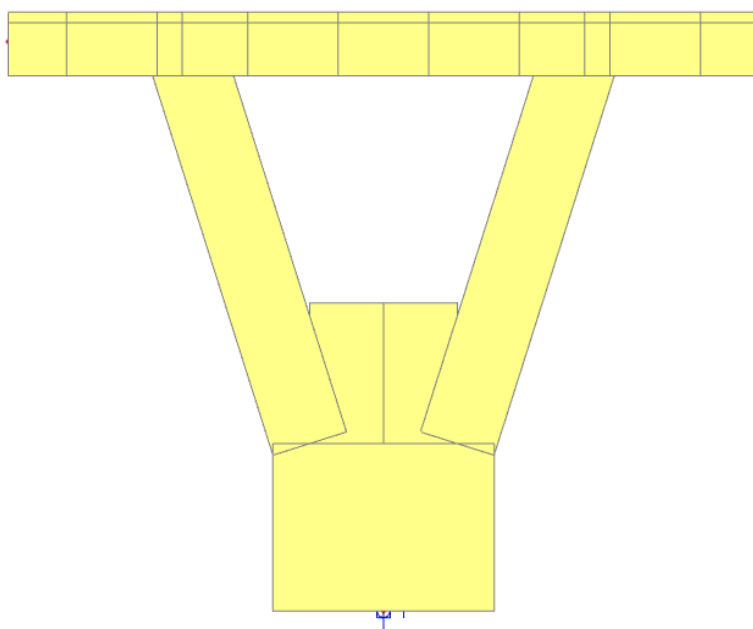
Slika 4: Prikaz renderiranog numeričkog modela



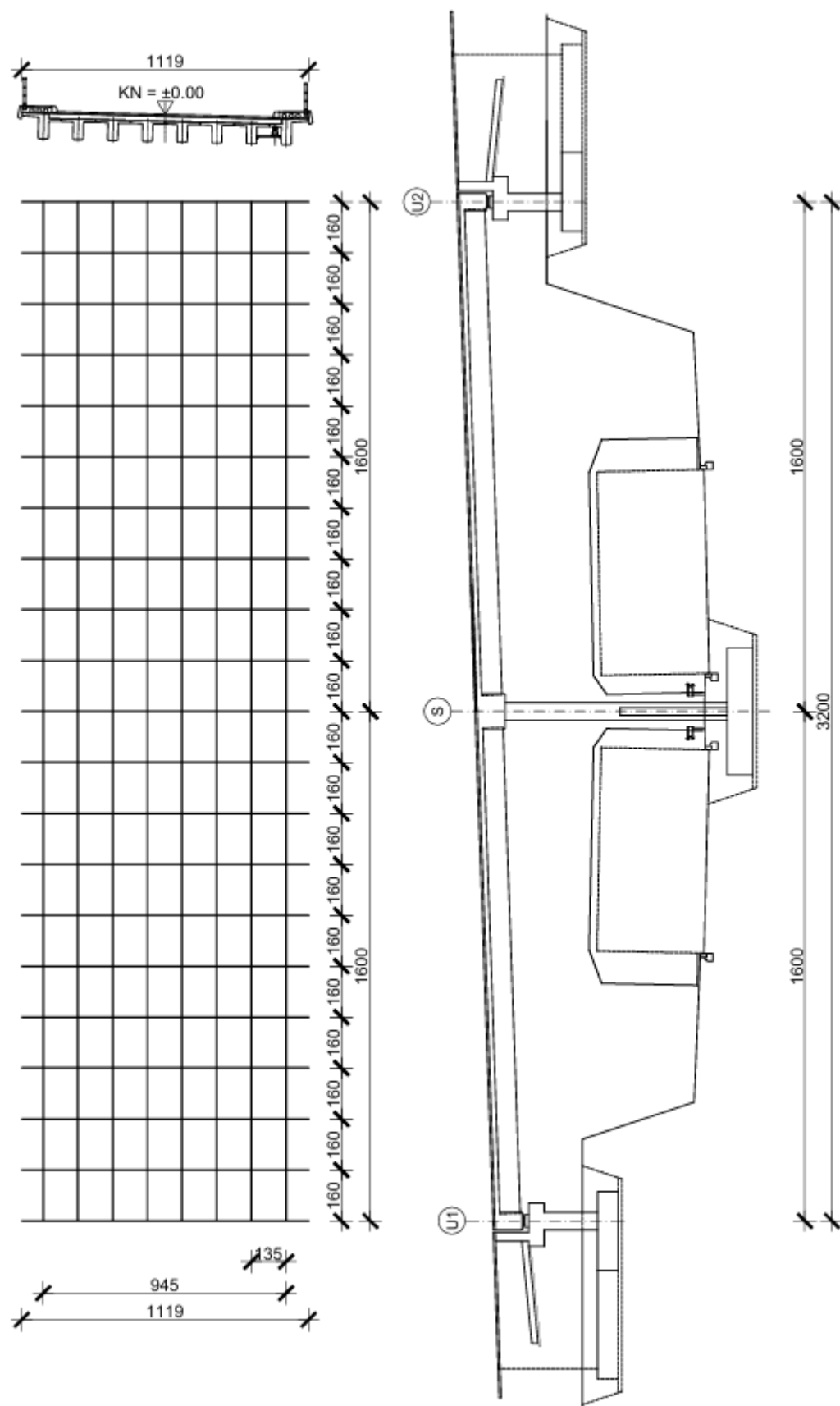
Slika 5: Tlocrt numeričkog modela



Slika 6: Pogled na most



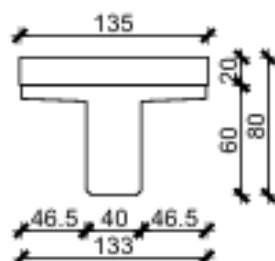
Slika 7: Pogled na stup



Slika 8: Prikaz proračunskog modela

Geometrijske karakteristike:

Rasponski nosač:

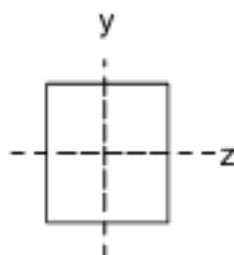


$$A = 0.611 \text{ m}^2$$

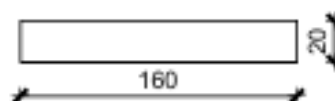
$$I_y = 0.028 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.064 \text{ m}^4$$

$$E = 34000 \text{ MPa}$$



Kolnička ploča:



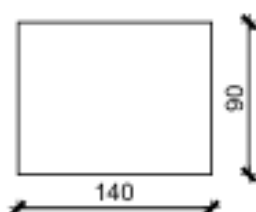
$$A = 0.320 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.001 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.068 \text{ m}^4$$

$$E = 34000 \text{ MPa}$$

Poprečni nosač - stup:



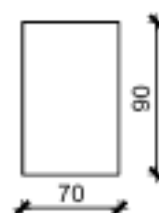
$$A = 1.260 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.085 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.206 \text{ m}^4$$

$$E = 34000 \text{ MPa}$$

Poprečni nosač - upornjak:



$$A = 0.630 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.043 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.026 \text{ m}^4$$

$$E = 34000 \text{ MPa}$$

Slika 9: Karakteristike poprečnih presjeka gornjeg ustroja mosta

2.4 OPTEREĆENJE I REZULTATI PRORAČUNA

U obzir su uzeta sljedeća osnovna opterećenja:

- Vlastita težina
- Dodatno stalno opterećenje
- Pokretno – maksimalni moment u polju
- Pokretno – maksimalni moment pri stupu
- Pokretno – maksimalna poprečna sila pri stupu
- Pokretno – maksimalna poprečna sila pri upornjaku

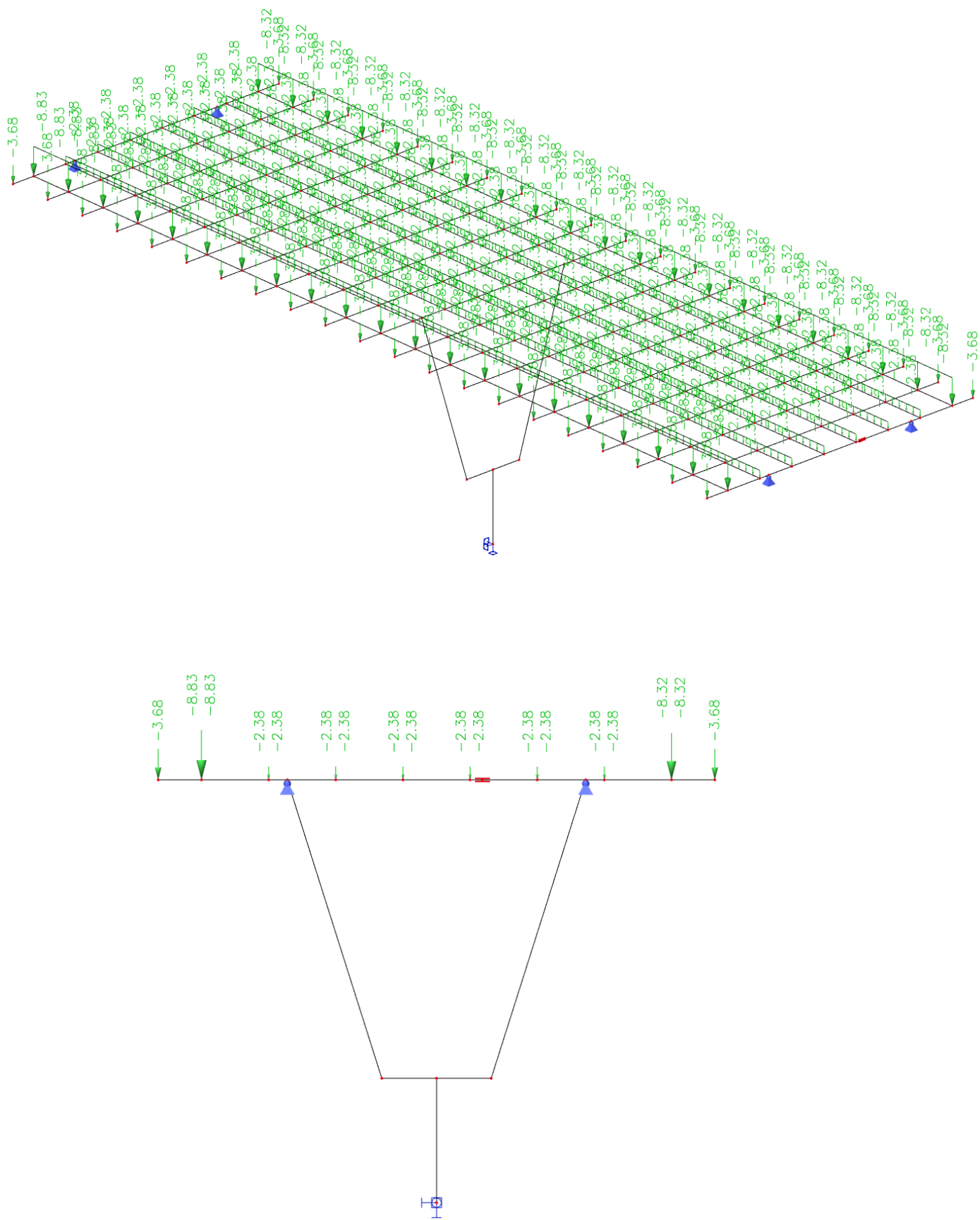
2.4.1 Dodatno stalno opterećenje

Sile od dodatnog stalnog opterećenja:

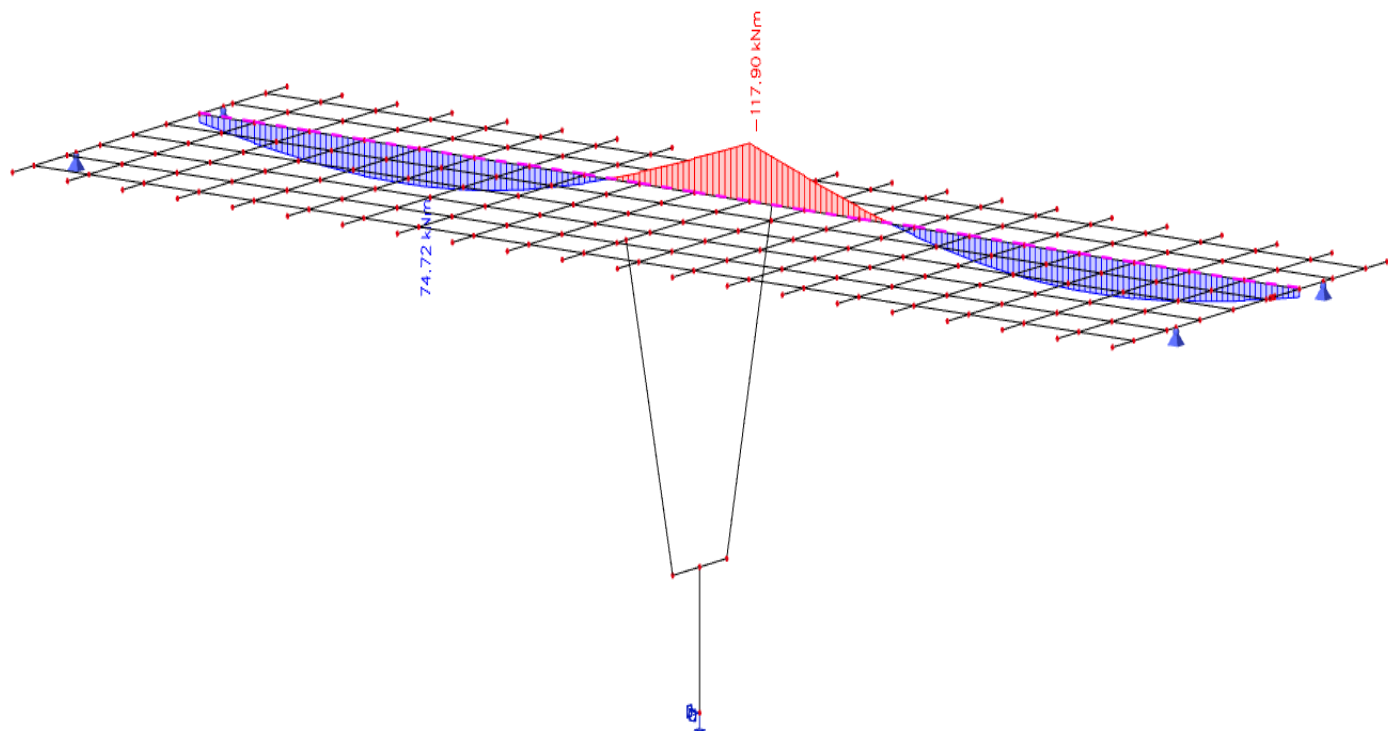
- Vijenac	$0.55 \cdot 0.12 \cdot 25 = 1.65 \text{ kN/m'}$
- Ograda	$= 0.65 \text{ kN/m'}$
- Cijev za odvodnju	$= 0.50 \text{ kN/m'}$
- Pješачka staza	$0.30 \cdot 25 = 7.50 \text{ kN/m}^2$
- Zastor	$0.08 \cdot 22 = 1.76 \text{ kN/m}^2$

Pretpostavlja se da se ukupno opterećenje raspodjeljuje na uzdužne nosače:

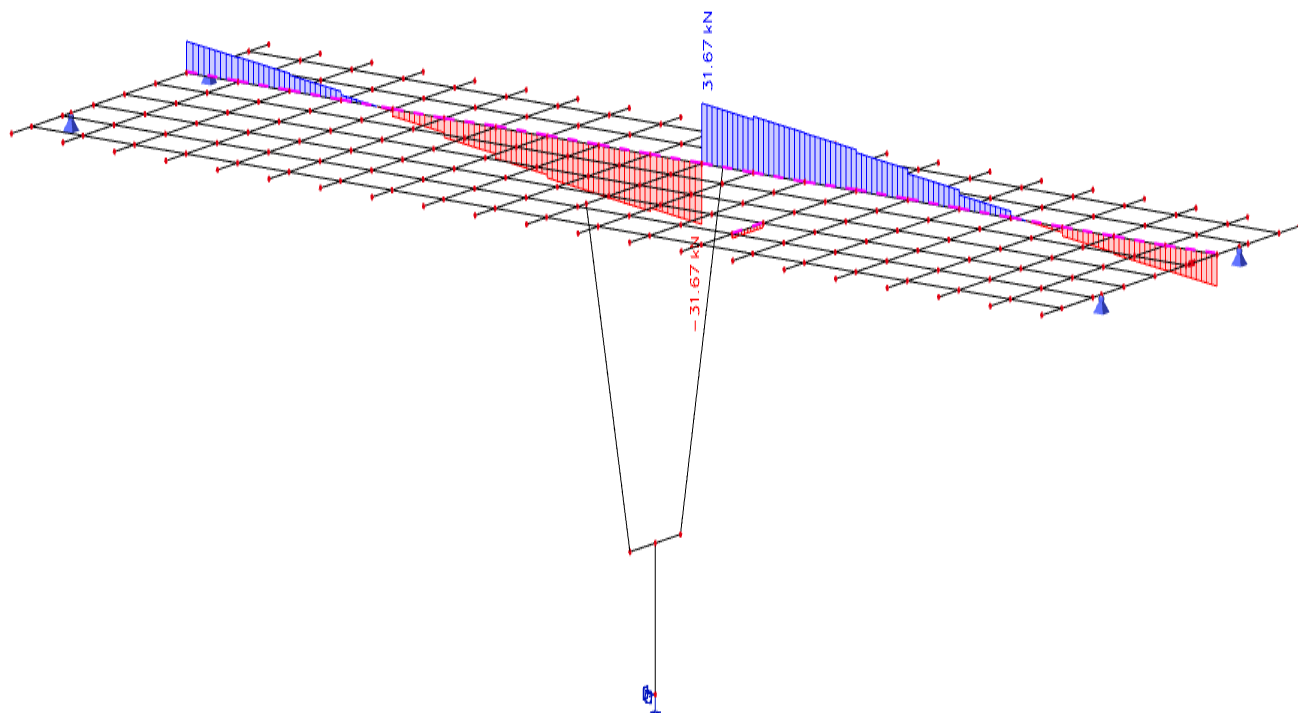
- Srednji nosači	$1.76 \cdot 1.35 = 2.376 \text{ kN/m'}$
- Krajnji nosači (lijevo)	$7.50 \cdot (1.35 + 0.87)/2 + 0.50 = 8.825 \text{ kN/m'}$
- Krajnji nosači (desno)	$7.50 \cdot (1.35 + 0.87)/2 = 8.325 \text{ kN/m'}$
- Rubovi	$(1.65 + 0.65) \cdot 1.6 = 3.68 \text{ kN}$



Slika 10 i 11: Dodatno stalno opterećenje



Slika 12: Dodatno stalno opterećenje – momenti savijanja (M_y) u kNm



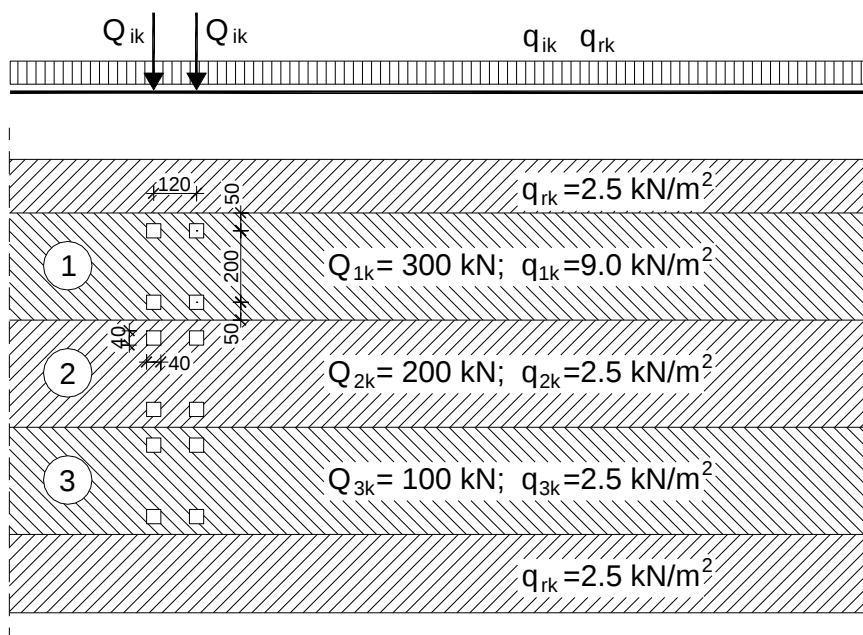
Slika 12: Dodatno stalno opterećenje – poprečna sila (V_z) u kN

2.4.2 Dodatno stalno opterećenje

Pokretna opterećenja na mostu zamjenjuju se tipskim opterećenjem na način propisan prema EC1. Za cestovne mostove tipska opterećenja predstavljaju tipska vozila čije dimenzije ovise o kategoriji ceste.

Postupak provedbe opterećenja pokretnim opterećenjem predmetnog mosta prikazan je na slici 14 gdje broj 1 predstavlja glavni trak širine 3 m postavljen uz rubnjak. Ostatak mosta opterećen je kao na slici.

Tipiska vozila postavljaju se u odgovarajućim pozicijama za dobivanje maksimalnih reznih sila u polju, pri stupu i pri upornjaku. Proračuni su prikazani u nastavku.



Slika 14: Prikaz načina opterećenja mosta pokretnim opterećenjem

Kontinuirano opterećenje na uzdužnim nosačima (s lijeva na desno):

$$\text{Nosač 1: } q = 7.41 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 2: } q = 12.15 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 3: } q = 10.56 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 4: } q = 3.38 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 5: } q = 3.38 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 6: } q = 3.38 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 7: } q = 3.38 \text{ kN/m'}$$

$$\text{Nosač 8: } q = 3.86 \text{ kN/m'}$$

Koncentrirane sile od tipskog vozila:

$$F_1 = 80.00 \text{ kN}$$

$$F_2 = 77.78 \text{ kN}$$

$$F_3 = 173.33 \text{ kN}$$

$$F_4 = 68.89 \text{ kN}$$

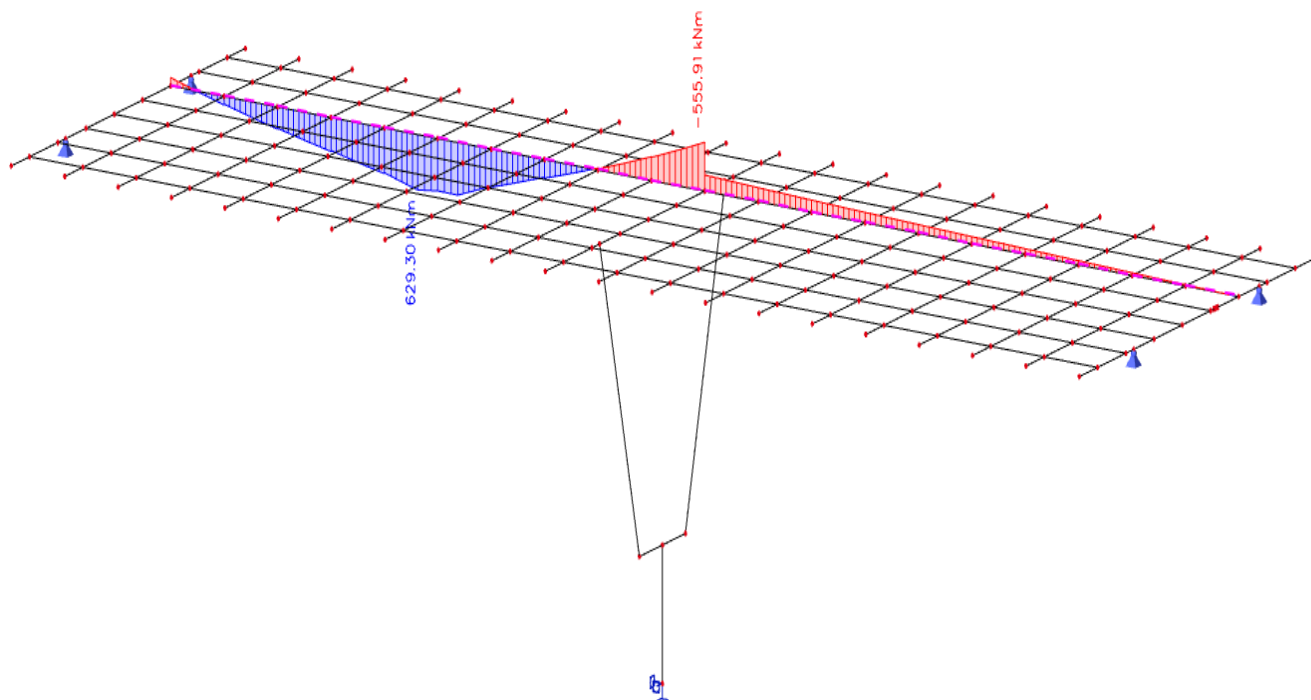
$$F_5 = 83.96 \text{ kN}$$

$$F_6 = 17.04 \text{ kN}$$

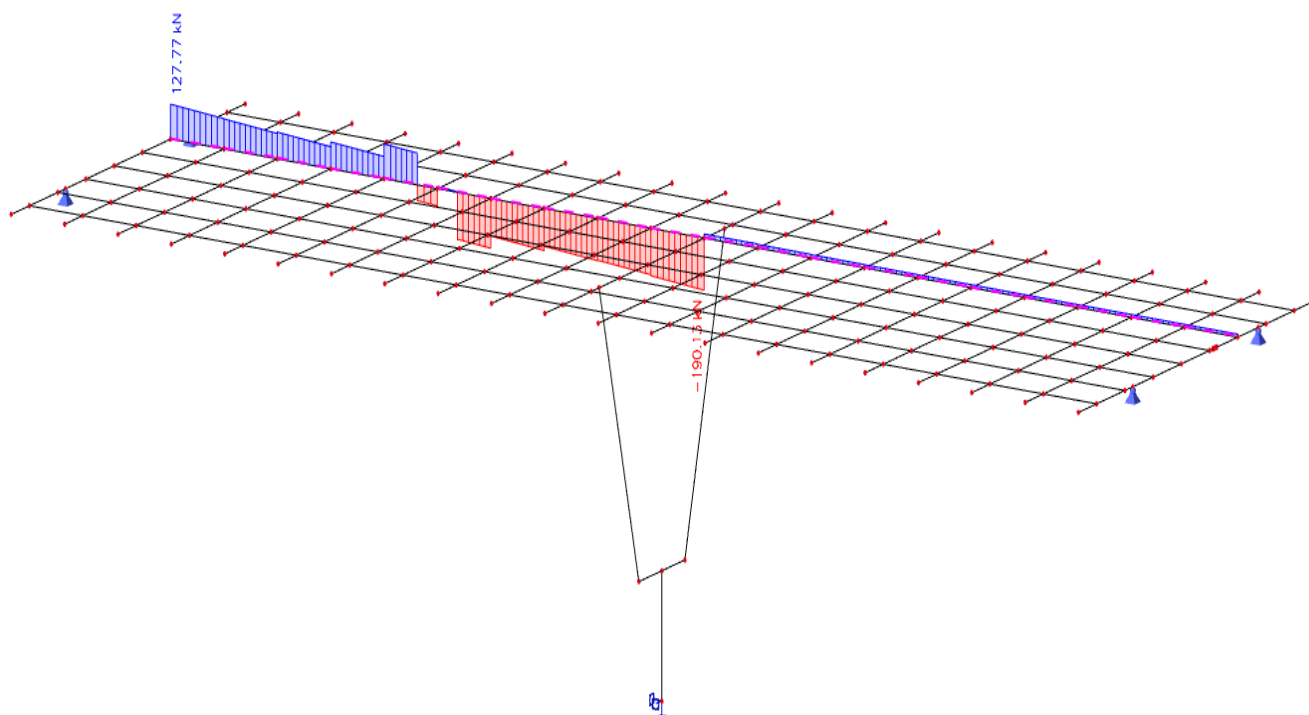
-

A 3D perspective view of a grid of lines on a plane. The grid consists of a series of parallel lines intersected by a series of perpendicular lines, forming a diamond-shaped pattern. The lines are colored red and black. Green arrows point to specific points on the grid, with numerical values indicating distances or coordinates. The values are: -17.04, -83.96, -83.96, -86.99, -88.99, -175.33, -177.33, -177.78, -77.78, -80.00, and -80.00. Blue triangles are placed at the intersections of the lines.

22

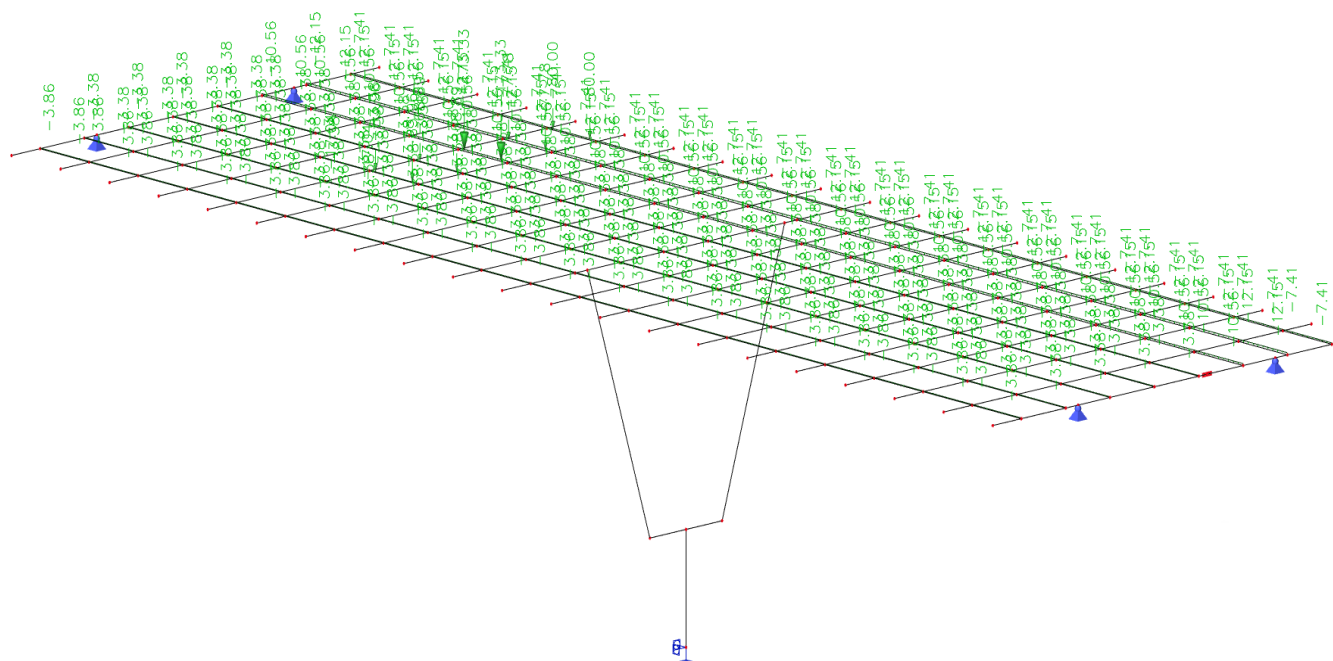


Slika 17: Pokretno opterećenje – maksimalni momentu prvom polju – momenti savijanja (M_y) kNm

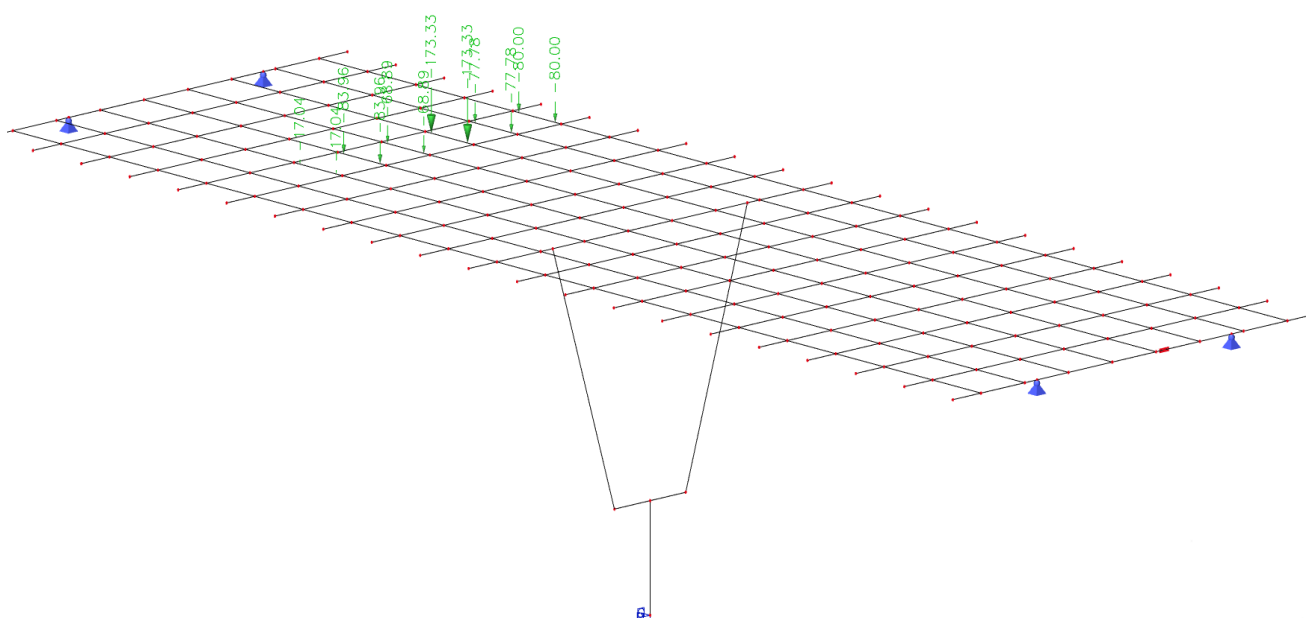


Slika 18: Pokretno opterećenje – maksimalni moment u prvom polju – poprečne sile (V_z) kN

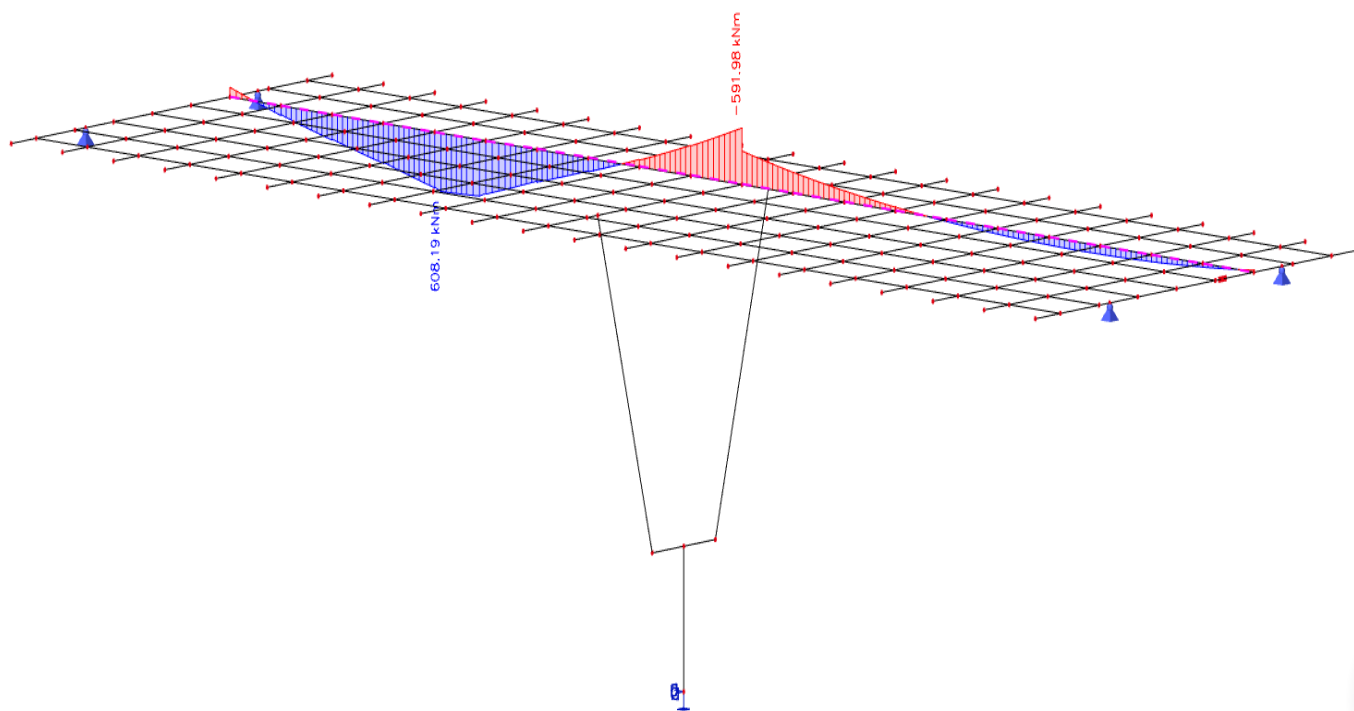
- Pokretno opterećenje – maksimalni moment pri stupu



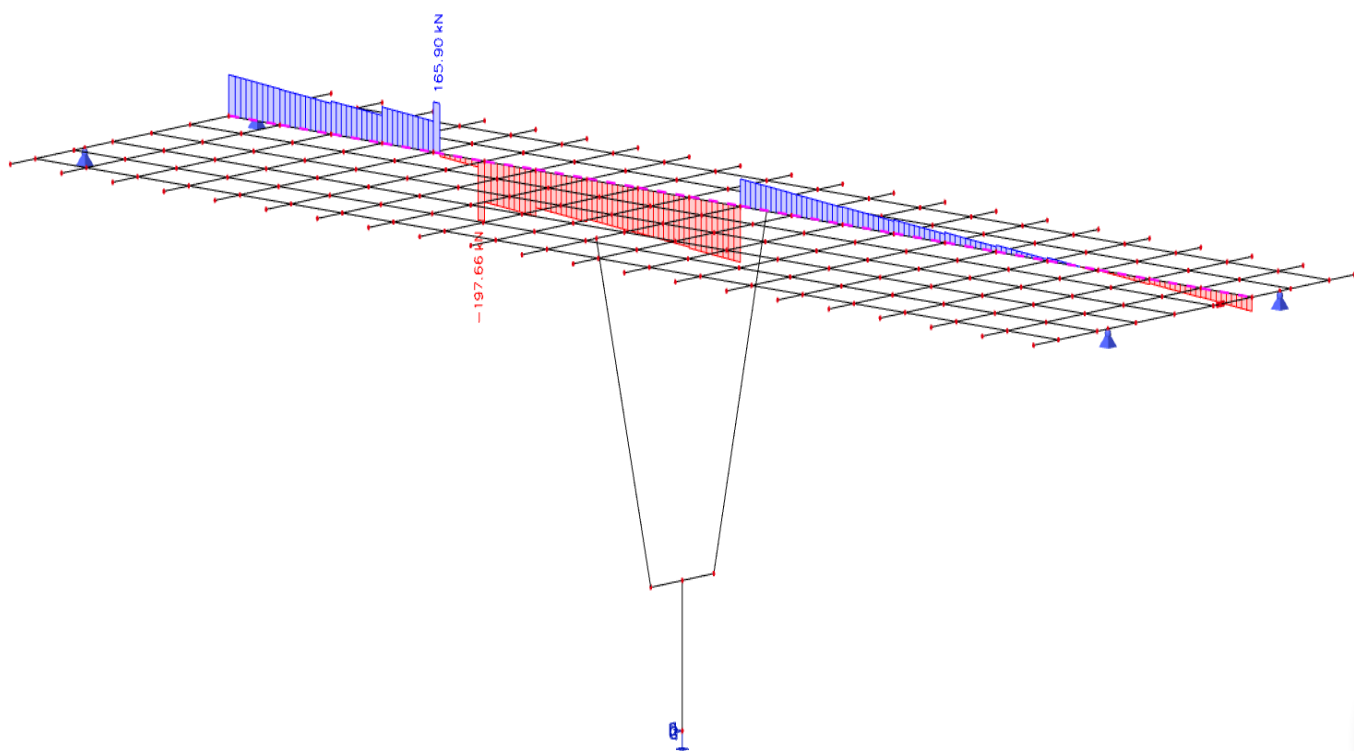
Slika 19: Pokretno opterećenje za maksimalni moment pri stupu



Slika 20: Prikaz tipskog vozila za maksimalni moment pri stupu

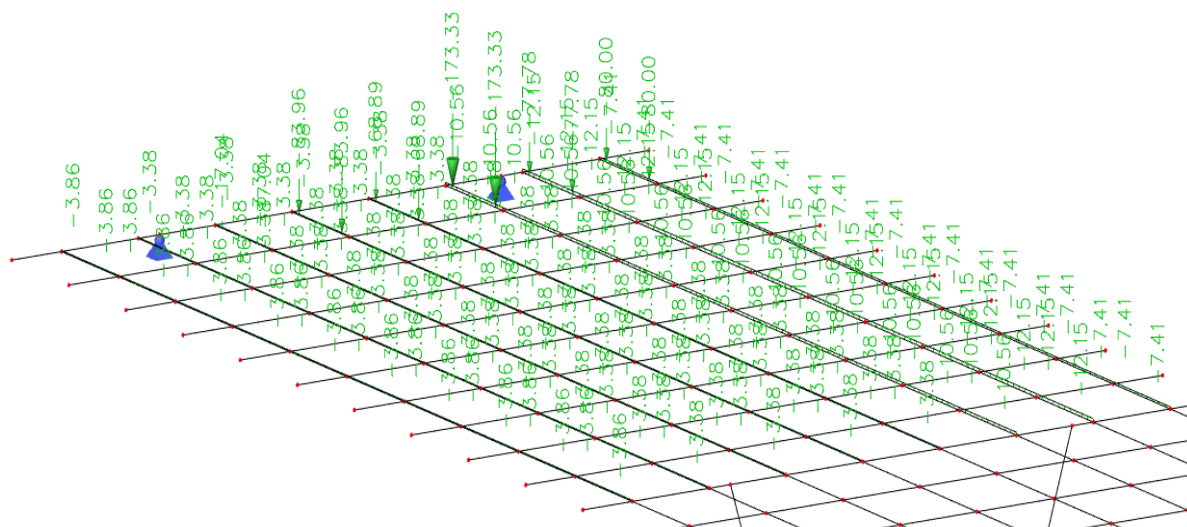


Slika 21: Pokretno opterećenje – maksimalni moment pri stupu – momenti savijanja (M_y) kNm

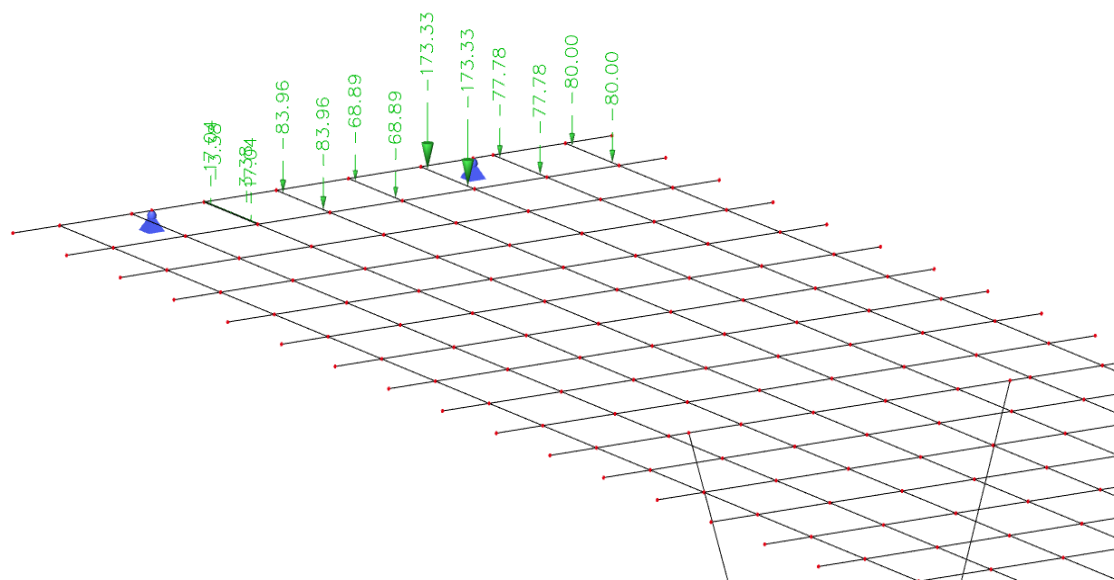


Slika 22 Pokretno opterećenje – maksimalni momenti pri stupu – poprečne sile (V_z) kN:

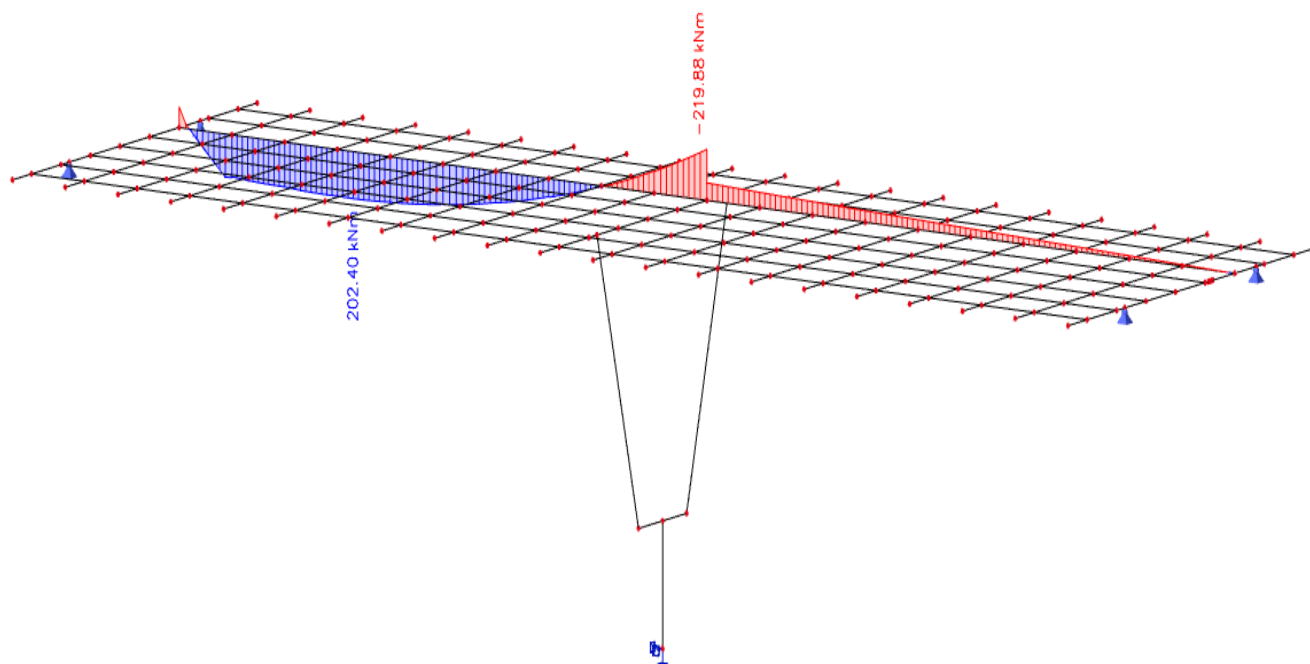
- Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri upornjaku



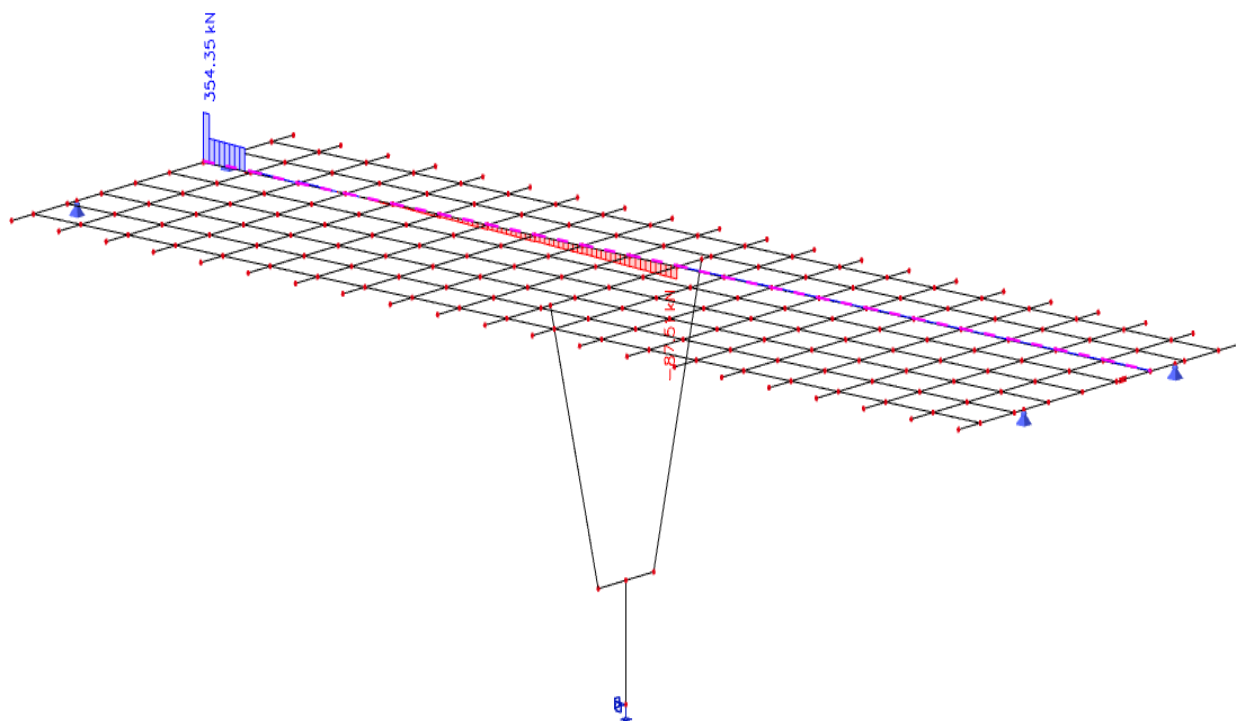
Slika 23: Pokretno opterećenje za maksimalnu poprečnu silu pri upornjaku



Slika 24: Prikaz tipskog vozila za maksimalnu poprečnu silu pri upornjaku

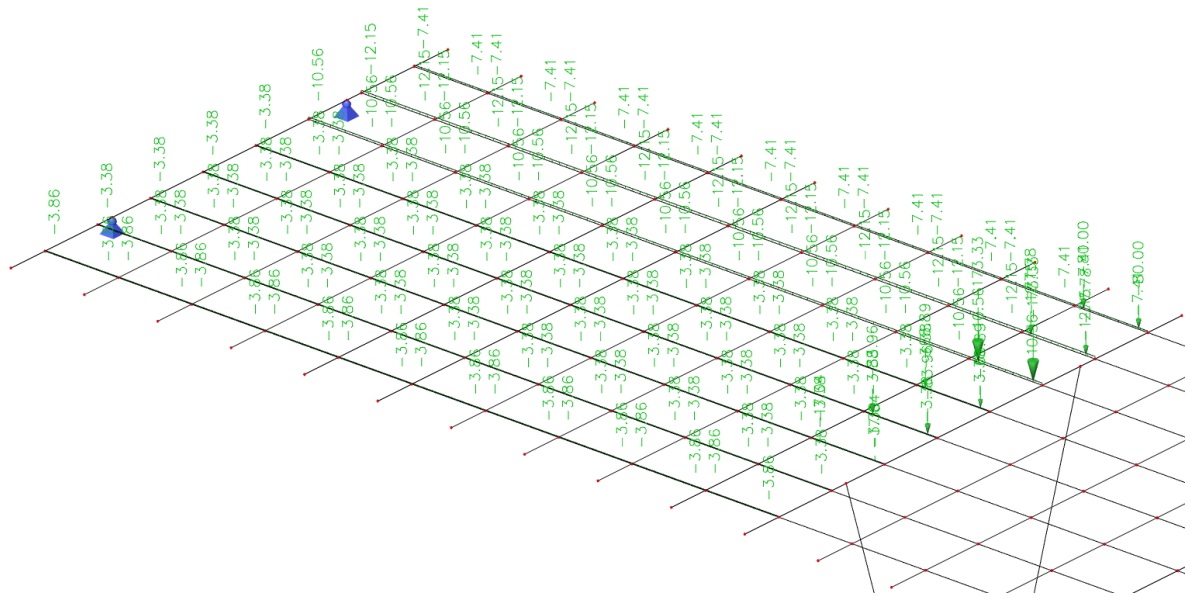


Slika 25: Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri upornjaku – momenti savijanja (M_y) kNm

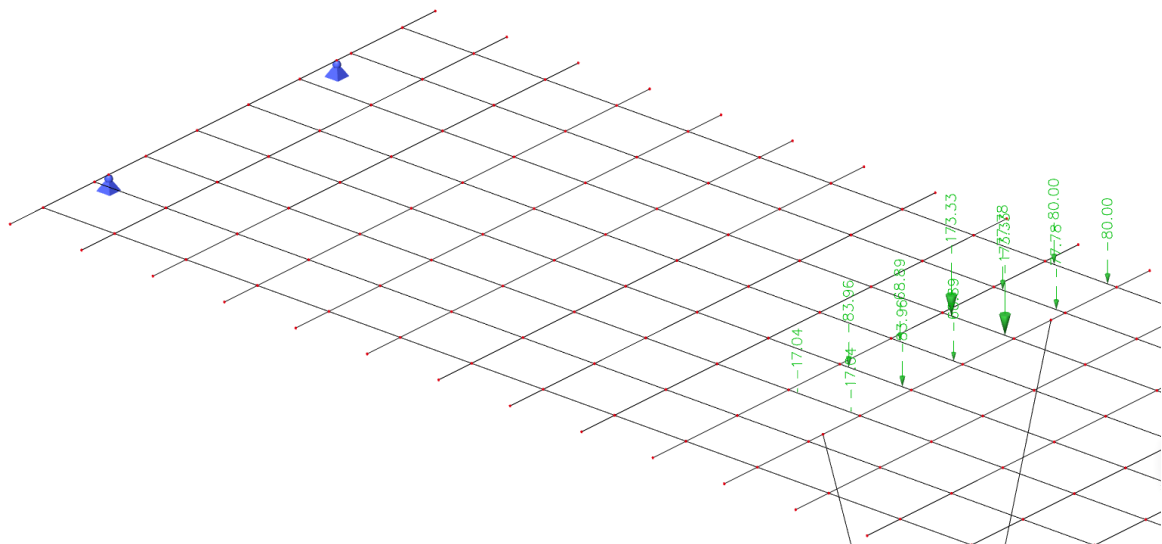


Slika 26: Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri upornjaku – poprečne sile (V_z) kN

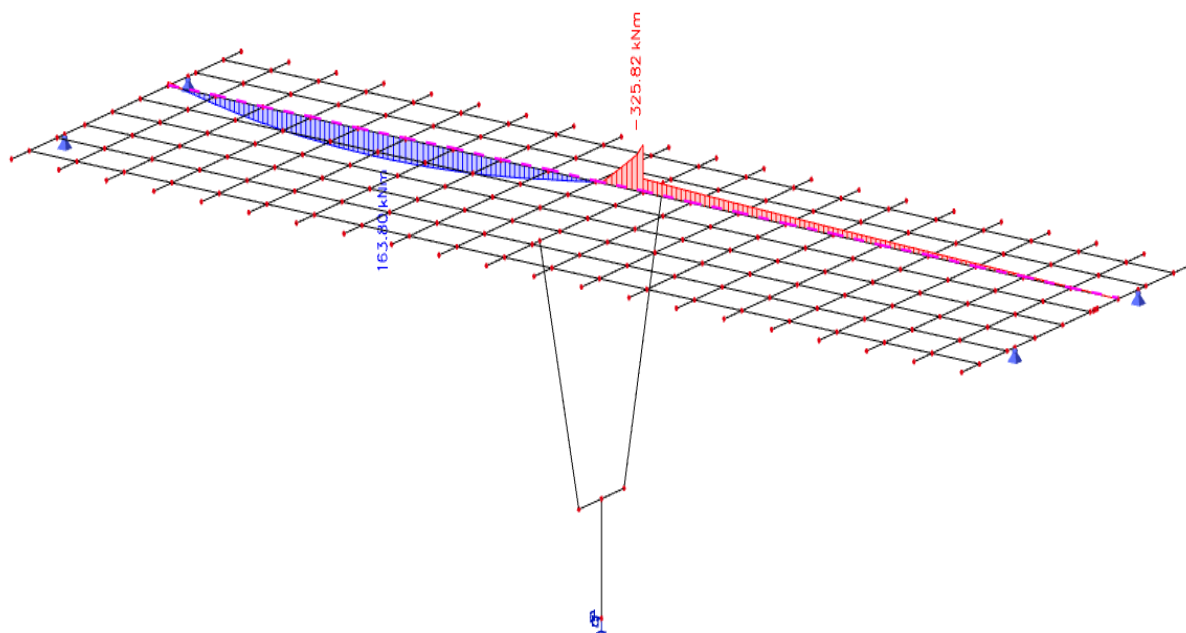
- Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri stupu



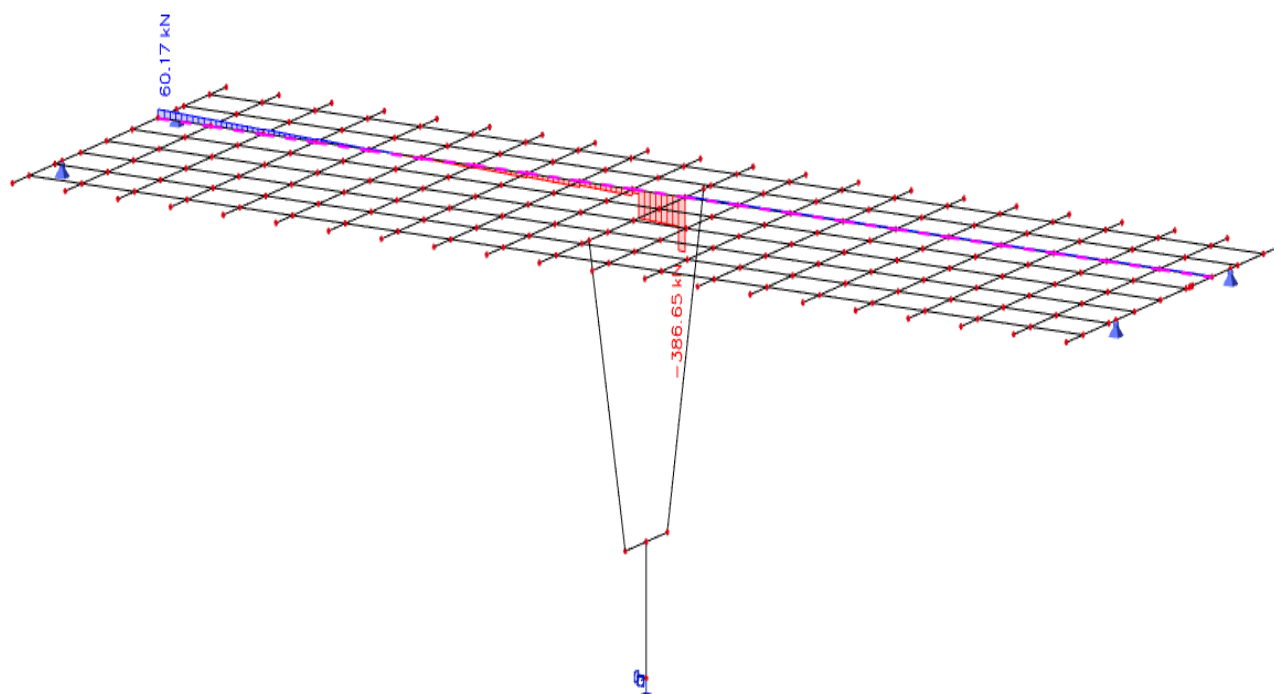
Slika 27: Pokretno opterećenje za maksimalnu poprečnu silu pri stupu



Slika 28: Prikaz tipskog vozila za maksimalnu poprečnu silu pri stupu

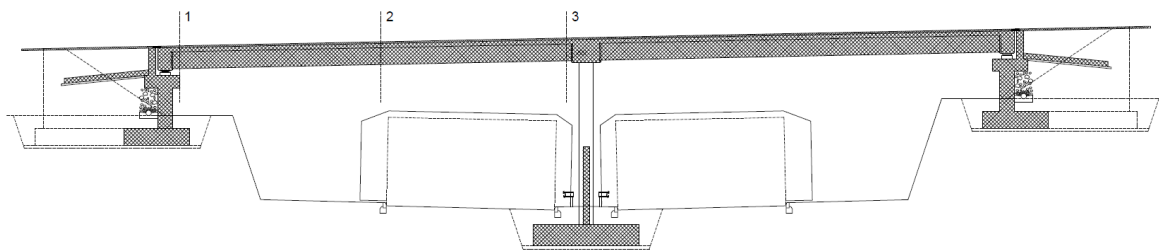


Slika 29: Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri stupu – momenti savijanja (M_y) kNm



Slika 30: Pokretno opterećenje – maksimalna poprečna sila pri stupu – poprečne sile (V_z) kN

2.4.3 Proračun uzdužnog nosača nakon sprezanja nosača s pločom



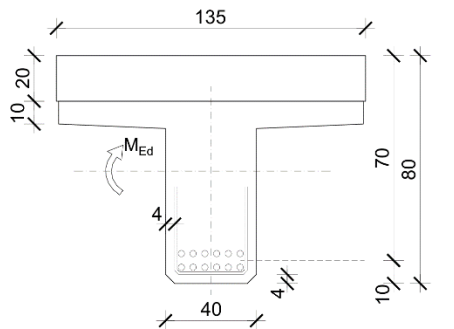
Slika 31: Uzdužna dispozicija mosta

Utjecaj		1-1	2-2	3-3
Vlastita težina nosača	M_{g1} [kNm]	0.0	247.7	0.0
	V_{g1} [kN]	65.6	0.0	65.6
Težina kolničke ploče	M_{g2} [kNm]	0.0	196.4	0.0
	V_{g2} [kN]	52.0	0.0	52.0
Dodatni stalni teret	$M_{\Delta g}$ [kNm]	0.0	74.72	117.90
	$V_{\Delta g}$ [kN]	16.54	0.0	31.67
Najnepovoljnije prometno opterećenje	M_q [kNm]	0.0	629.30	591.98
	V_q [kN]	354.35	0.0	386.65

Potrebna armatura od savijanja za fazu nakon sprežanja nosača:

- Presjek u polju

Dimenzioniranje na moment savijanja:



$d = 70 \text{ cm}$

$$C 40/50 \Rightarrow f_{ck} = 40.0 \text{ MPa} \Rightarrow$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{40.0}{1.5} = 26.7 \text{ MPa}$$

$$B450C \Rightarrow f_{yk} = 450.0 \text{ MPa} \Rightarrow$$

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3 \text{ MPa}$$

$$b = 135 \text{ cm}$$

$$M_{\Delta g} = 74.72 \text{ kNm}; \quad M_q = 629.30 \text{ kNm}$$

$$M_{sd} = \gamma_g \cdot M_{\Delta g} + \gamma_q \cdot M_q = 1.35 \cdot 74.72 + 1.50 \cdot 629.30 = 1044.82 \text{ kNm}$$

$$\mu_{sd} = \frac{M_{sd}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{1044.82 \cdot 100}{135 \cdot 70^2 \cdot 2.67} = 0.059$$

$$\text{za } \varepsilon_{s1} = 10\text{‰};$$

$$\text{oči tan o: } \varepsilon_{c2} = 1.4\text{‰}; \quad \xi = 0.123; \quad \zeta = 0.956$$

$$x = \xi \cdot d = 0.123 \cdot 70 = 8.61 \text{ cm} < h_{pl} = 30.0 \text{ cm}$$

$$A_{s1,2} = \frac{M_{sd}}{\zeta d f_{yd}} = \frac{1044.82 \cdot 100}{0.956 \cdot 70 \cdot 39.13} = 39.90 \text{ cm}^2$$

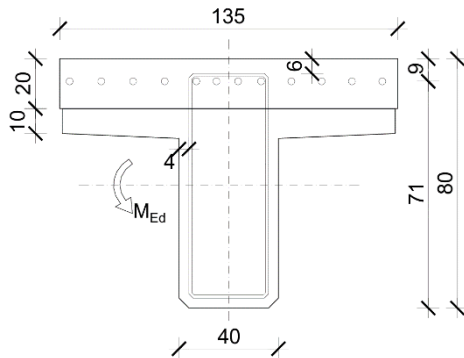
$$A_{s1,1} = 30.19 \text{ cm}^2$$

$$A_{s1} = A_{s1,1} + A_{s1,2} = 30.19 + 39.90 = 70.09 \text{ cm}^2$$

Odabrano: 12Ø28 = 73.89 cm²

- Presjek iznad stupa

Dimenzioniranje na moment savijanja:



$$C\ 40/50 \Rightarrow f_{ck} = 40.0\ MPa \Rightarrow$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{40.0}{1.5} = 26.7\ MPa$$

$$B450C \Rightarrow f_{yk} = 450.0\ MPa \Rightarrow$$

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3\ MPa$$

$$d = 71\ cm$$

$$b = 40\ cm$$

$$M_{\Delta g} = 117.90\ kNm; \quad M_q = 591.98\ kNm$$

$$M_{sd} = \gamma_g \cdot M_{\Delta g} + \gamma_q \cdot M_q = 1.35 \cdot 117.90 + 1.50 \cdot 591.98 = 1047.14\ kNm$$

$$\mu_{sd} = \frac{M_{sd}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{1047.14 \cdot 100}{40 \cdot 71^2 \cdot 2.67} = 0.194$$

presjek je potrebno dvostuko armirati:

za $\varepsilon_{s1} = 10\text{‰}$;

oči tan o : $\varepsilon_{c2} = 3.5\text{‰}$; $\zeta = 0.892$; $\mu_{sd,lim} = 0.187$

$$M_{Rd,lim} = \mu_{sd,lim} \cdot b \cdot d^2 \cdot f_{cd} = 0.187 \cdot 40 \cdot 71^2 \cdot 2.67 = 100676.84\ kNcm$$

$$= 1006.77\ kNm$$

vlačna armatura:

$$A_{s1} = \frac{M_{Rd,lim}}{\zeta d f_{yd}} + \frac{M_{Ed} - M_{Rd,lim}}{(d - d_2) f_{yd}} = \frac{100676.84}{0.892 \cdot 71 \cdot 39.13} + \frac{(1047.14 - 1006.77) \cdot 100}{(71 - 6) \cdot 39.13}$$

$$= 42.21\ cm^2$$

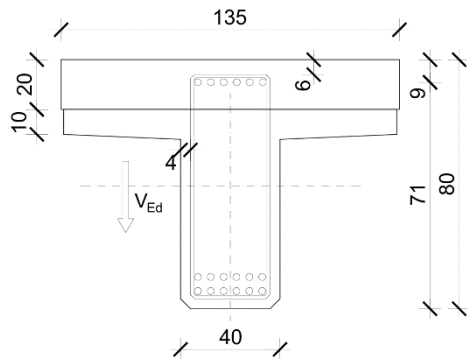
Odabrano: 12Ø22 = 45.62 cm²

tlačna armatura:

$$A_{s,2} = \frac{M_{Ed} - M_{Rd,lim}}{(d - d_2) \cdot f_{yd}} = \frac{(1047.14 - 1006.77) \cdot 100}{(71 - 6) \cdot 39.13} = 1.59\ cm^2$$

Odabrano: 2Ø12 = 2.26 cm²

Dimenzioniranje na poprečnu silu u presjeku 3-3 (pri stupu):



$$V_{g1} = 65.6 \text{ kN} \quad ; \quad V_{g2} = 52.0 \text{ kN}$$

$$V_{\Delta q} = 31.67 \text{ kN} \quad ; \quad V_q = 386.65 \text{ kN}$$

$$\begin{aligned} V_{Ed} &= \gamma_g \cdot (V_{g1} + V_{g2} + V_{\Delta q}) + \gamma_q \cdot V_q \\ &= 1.35 \cdot (65.6 + 52.0 + 31.67) + 1.5 \cdot 386.65 \\ &= 781.49 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$d = 71 \text{ cm}$$

$$b = 40 \text{ cm}$$

Dio poprečne sile koju preuzima beton i uzdužna armatura:

$$V_{Rd,c} = \left[C_{Rdc} \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_l \cdot f_{ck})^{\frac{1}{3}} + k_1 \cdot \sigma_{cp} \right] \cdot b_w \cdot d$$

$$k = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{d}} = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{710}} = 1.53 \leq 2.0 \quad \Rightarrow \quad k = 1.53$$

$$k_1 = 0.15$$

$$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} = 0.0$$

$$C_{Rdc} = \frac{0.18}{\gamma_c} = \frac{0.18}{1.5} = 0.12$$

$$\sum A_s \approx 50.0 \text{ cm}^2; \rho_l = \frac{\sum A_s}{A_c} = \frac{50.0}{40 \cdot 80} = 0.016 \geq 0.02; \rho_l = 0.02$$

$$V_{Rd,c} = \left[0.12 \cdot 1.53 \cdot (100 \cdot 0.02 \cdot 40.0)^{\frac{1}{3}} + 0.15 \cdot 0.0 \right] \cdot 400 \cdot 710$$

$$V_{Rd,c} = 224674.79 \text{ N} = 224.67 \text{ kN}$$

$V_{Rd,c}$ mora biti veća od:

$$V_{Rd,c} \geq [v_{min} + k_1 \cdot \sigma_{cp}] \cdot b_w \cdot d$$

$$k_1 = 0.15$$

$$v_{min} = 0.035 \cdot k^{\frac{3}{2}} \cdot f_{ck}^{\frac{1}{2}} = 0.035 \cdot 1.53^{\frac{3}{2}} \cdot 40^{\frac{1}{2}} = 0.419$$

$$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} = 0.0$$

$$V_{Rd,c} \geq 0.419 \cdot 400 \cdot 710$$

$$V_{Rd,c} \geq 118996 \text{ N} = 118.0 \text{ kN}$$

pa je i taj uvjet zadovoljen.

Dio poprečne sile koju mogu preuzeti tlačne dijagonale:

$$V_{Rd,max} = 0.5 \cdot v \cdot b_w \cdot d \cdot f_{cd}$$

$$v = 0.6 \left[1.0 - \frac{f_{ck}}{250} \right] = 0.6 \left[1.0 - \frac{40}{250} \right] = 0.504$$

$$V_{Rd,max} = 0.5 \cdot 0.504 \cdot 400 \cdot 710 \cdot 26.7 = 1910865.6 \text{ N} \\ = 1910.9 \text{ kN} > V_{Ed,max}$$

Maksimalna poprečna sila:

$$V_{Ed} = 781.49 \text{ kN}$$

$$V_{Ed}/V_{Rd,max} = 781.49/1910.9 \approx 0.409 \rightarrow V_{Ed} = 0.409 V_{Rd,max}$$

$$s_{max} = \min\{0.75 \cdot d; 30.0 \text{ cm}\}$$

$$\min\{0.75 \cdot 73 = 54.75; 30.0 \text{ cm}\} \rightarrow s_{max} = 30.0 \text{ cm}$$

$$\rho_{w,min} = 0.00121$$

Ukupna poprečna armatura (spone) ne smije biti manja od minimalne:

$$A_{sw,min} = \frac{\rho_{w,min} \cdot s_{max} \cdot b_w}{m} = \frac{0.00121 \cdot 30 \cdot 40}{4} = 0.36 \text{ cm}^2$$

Odabrane spone Ø12/30 ($A_{sw}=1.13 \text{ cm}^2$). Ukupna nosivost betona i odabrane poprečne armature:

$$f_{ywd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s}; \quad B 450C \quad \Rightarrow \quad f_{ywd} = \frac{450}{1.15} = 391.3 \text{ MPa} = 39.13 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

$$V_{Rd} = V_{Rd,s} = \frac{A_{sw}}{s} \cdot z \cdot f_{ywd} \cdot m \cdot ctg\theta$$

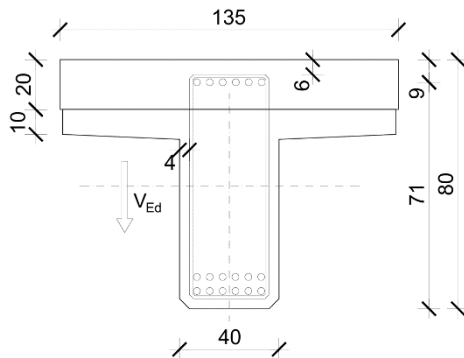
$$V_{Rd,s} = \frac{1.13}{30} \cdot (0.9 \cdot 71) \cdot 39.13 \cdot 4 = 376.73 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} > V_{Rd,s}$$

$$s_{pot} \leq \frac{m \cdot A_{sw} \cdot f_{yw,d} \cdot z}{V_{Ed}} = \frac{4 \cdot 1.13 \cdot 39.13 \cdot (0.9 \cdot 71)}{781.49} = 14.46 \text{ cm}$$

Odabrano: Ø12/10 – 4-rezne pri stupu.

2.5 ARMATURA ZA SPREZANJE NOSAČA I PLOČE

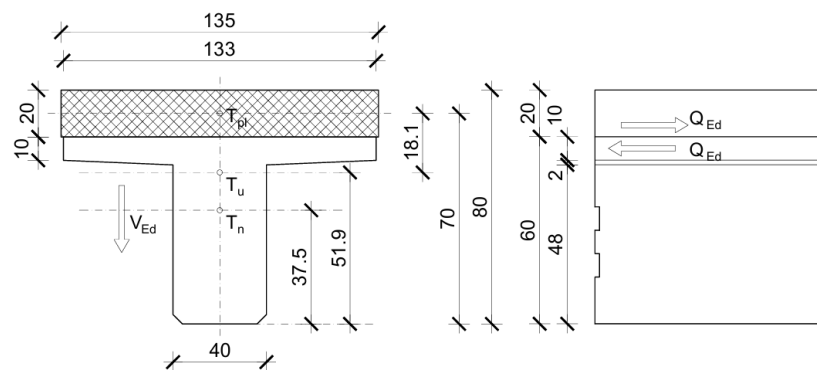


$$V_{g1} = 65.6 \text{ kN} ; V_{g2} = 52.0 \text{ kN}$$

$$V_{\Delta q} = 31.67 \text{ kN} ; V_q = 386.65 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} = \gamma_g \cdot (V_{g1} + V_{g2} + V_{\Delta q}) + \gamma_q \cdot V_q$$

$$= 1.35 \cdot (65.6 + 52.0 + 31.67) + 1.5 \cdot 386.65 = 781.49 \text{ Kn}$$



Slika 32: Poprečni presjek spregnutog T nosača

$$\left. \begin{array}{l} A_n = 0.341 \text{ m}^2 \quad h_{t,n} = 0.375 \text{ m} \\ A_{pl} = 0.270 \text{ m}^2 \quad h_{t,pl} = 0.70 \text{ m} \end{array} \right\} A_u = 0.611 \text{ m}^2 \quad h_{t,u} = 0.519 \text{ m}$$

$$S = A_{pl} \cdot (h_{t,pl} - h_{t,u}) = 0.270 \cdot 0.181 = 0.0489 \text{ m}^3$$

$$I_n = 0.0235 \text{ m}^4$$

$$I_{pl} = 0.00090 \text{ m}^4$$

$$I_u = (I_n + A_n \cdot (h_{t,u} - h_{t,n})^2) + (I_{pl} + A_{pl} \cdot (h_{t,u} - h_{t,pl})^2) =$$

$$= 0.0235 + 0.341 \cdot (0.519 - 0.375)^2 + 0.00090 + 0.270 \cdot (0.519 - 0.70)^2 = 0.040 \text{ m}^4$$

$$V_{Ed,max} = 781.49 \text{ kN}$$

$$Q_{Ed} = \frac{V_{Ed,max} \cdot S}{I_u} = \frac{781.49 \cdot 0.0489}{0.040} = 955.37 \text{ kN/m}$$

$$f_{yw,d} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s}; \quad B450C \Rightarrow f_{yw,d} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3 \text{ MPa} = 39.13 \text{ kN/cm}^2$$

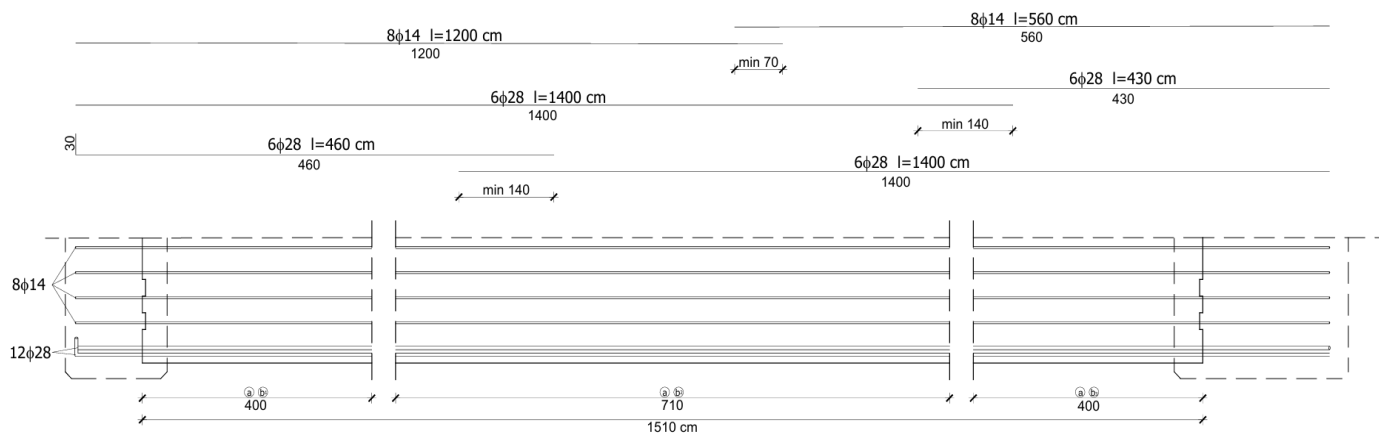
$$A_{s,req} = \frac{Q_{Ed}}{f_{yw,d}} = \frac{955.37}{39.13} = 24.42 \text{ cm}^2/1.33 \text{ m/m'}$$

$$\text{Odabrano: } 4\emptyset 12/20 + 2\emptyset 10/30 = (4 \cdot 1.13 \cdot \frac{100}{20} + 2 \cdot 0.79 \cdot \frac{100}{30}) = 27.87 \text{ cm}^2$$

2.6 SKICA ARMATU RE SREDNJEG NOSAČA

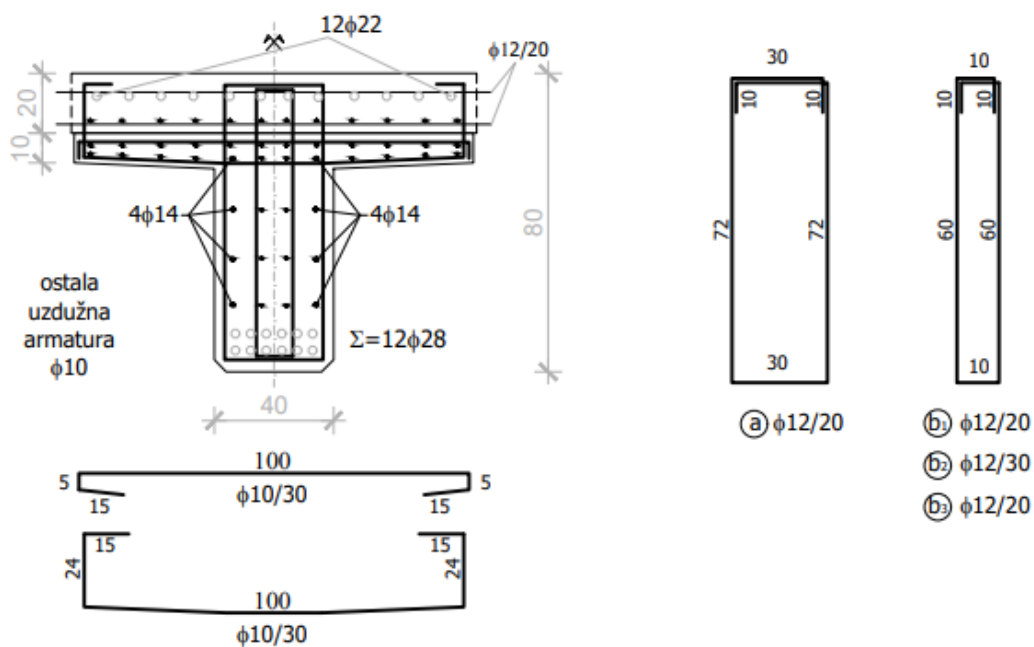
Prikazana je samo skica glavne armature.

Ostalo prema armaturnom planu.



Slika 33: Uzdužni presjek nosača

Poprečni Presjek nosača



Slika 34: Poprečni presjek nosača a-a

3. PREDMJER RADOVA

A. Donji ustroj

3.A. ZEMLJANI RADOVI

3.A.1 Iskop za temelj stupa

$$14,10 \times 6,00 = 84,60 \text{ m}^3$$

84,60 m³

3.A.2 Zatrpavanje oko temelja stupa materijalom iz iskopa

$$84,60 - (6,36 + 30,00) = 48,24 \text{ m}^3$$

48,24 m³

3.B. BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI

3.B.1 Podložni beton C12/15 ispod temelja stupa

$$1,06 \times 6,00 = 6,36 \text{ m}^3$$

6,36 m³

3.B.2 Beton C30/37 temelja stupa

$$6,00 \times 5,00 \times 1,00 = 30,00 \text{ m}^3$$

30,00 m³

3.B.3 Beton C30/37 tijela stupa

$$2 \times 10,43 \times 0,70 + 3,64 \times 0,30 = 15,69 \text{ m}^3$$

15,69 m³

3.B.4 Armatura elemenata donjeg ustroja (samo stupa) betoniranih na licu mjesta iz B 450C

$$(30,00 + 15,69) \times 150,00 \text{ kg/m}^3 = 6853,50 \text{ kg}$$

6853,50 kg

3.C. OSTALI RADOVI

3.C.1 Elastomerni ležajevi iznad upornjaka

AEL Ø350/54

4 kom

B. Gornji ustroj

3.A. BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI

3.A.1	Predgotovljeni uzdužni rasponski T nosači	
2.A.1.1	Srednji nosač l = 15,10 m	
3.A.1.1.1	Beton C40/50	
	$0,3047 \times 15,10 = 4,60 \text{ m}^3$	
		4,60 m ³
3.A.1.1.2	Betonski čelik B 450C	
	$4,60 \times 250,00 \text{ kg/m}^3 = 1150,00 \text{ kg}$	
		1150,00 kg
	Ukupno nosača	12 kom
3.A.1.2	Rubni nosač l = 15,10 m	
3.A.1.2.1	Beton C40/50	
	$0,4664 \times 15,10 = 7,04 \text{ m}^3$	
		7,04m ³
3.A.1.2.2	Betonski čelik B 450C	
	$7,04 \times 250,00 \text{ kg/m}^3 = 6853,50 \text{ kg}$	
		1760,00 kg
	Ukupno nosača	4 kom
3.A.2	Beton C40/50 poprečnih nosača iznad stupova i upornjaka	
	$1,40 \times 0,70 \times 11,15 + 2 \times 0,70 \times 0,7 \times 11,15 = 21,76 \text{ m}^3$	
		21,76 m ³
3.A.3	Beton C40/50 monolitnog dijela kolničke ploče	
	$(16,00 + 0,70/2) \times 2 \times 0,20 \times 9,05 = 59,19 \text{ m}^3$	
		59,19 m ³
3.A.4	Beton C40/50 monolitnog dijela pješačkog hodnika	
	$2 \times (1,55 \times 0,22) \times 45,18 - 6 \times 0,16^2 \times \pi / 4 \times 45,18 = 25,36 \text{ m}^3$	
		25,36 m ³
3.A.5	Predgotovljeni armiranobetonski elementi vijenca, beton C40/50	
	$2 \times 45,18 = 90,36 \text{ m}^3$	
		90,36 m ³
3.A.6	Armatura B 450C elemenata gornjeg ustroja betoniranih na licu mjesta	
	$(59,19 + 21,76) \times 200,00 \text{ kg/m}^3 = 16190,00 \text{ kg}$	
		16190,00 kg
3.B.	OSTALI RADOVI	
3.B.1	Prijevoz i montaža predgotovljenih uzdužnih rasponskih nosača	
4.B.1.1	Srednji nosač l = 15,10 m	

4.B.1.2	Rubni nosač l = 15,10 m	12kom
		4 kom
3.B.2	Prijevoz i montaža armiranobetonskih elemenata vijenca	90,36 m`
3.B.3	PVC cijevi ϕ 160 mm za smještaj elektro i TK instalacija $2 \times 3 \times 45,18 = 271,08 \text{ m`}$	271,08 m`
3.B.4	Prijelazne naprave nad upornjacima s mogućnošću dilatiranja $\pm 40 \text{ mm}$ $11,35 \times 2 = 22,70 \text{ m`}$	22,70 m`
3.B.5	Hidroizolacija kolničke ploče $9,05 \times (16 + 0,70/2) \times 2 = 295,94 \text{ m}^2$	295,94 m ²
3.B.6	Zaštitni sloj asfalt betona AB-8 debljine 3,0 cm $4,125 \times (16 + 0,70/2) \times 2 = 134,89,0 \text{ m}^2$	134,89 m ²
3.B.7	Habajući sloj asfalt betona AB-11s debljine 4,0 cm $4,125 \times (16,00 + 0,70/2) \times 2 = 134,89,0 \text{ m}^2$	134,89 m ²
3.B.8	Klasična metalna ograda prema projektu $45,18 \times 2 = 90,36 \text{ m`}$	90,36 m`

4. TROŠKOVNIK

Redni broj	Opis radova	Jedinica mjere	Količina radova	Jedinična cijena	Ukupna cijena
3	TROŠKOVNIK				
	U ovom troškovniku nisu uključeni svi radovi, te nisu uključeni troškovi izrade gornjeg ustroja ceste iza upornjaka, a koji su sadržani u troškovniku ceste.				
DONJI USTROJ					
3.A.	ZEMLJANI RADOVI				
3.A.1	Strojni iskop za temelje stupa, uz ručno dotjerivanje iskopa. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga II, točka 2-04. Obračun po m ³ iskopa u sraslom stanju tla.	m3	84.60		
3.A.2	Strojno zatrpavanje oko temelja stupa materijalom iz iskopa u slojevima od 30-50 cm, uz lagano zbijanje i ručno dotjerivanje. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga II. Obračun po m ³ "sraslog" materijala.	m3	48.24		
UKUPNO ZA ZEMLJANE RADOVE:					

Redni broj	Opis radova	Jedinica mjere	Količina radova	Jedinična cijena	Ukupna cijena
3.B.	BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI				
3.B.1	Betoniranje sloja podložnog betona ispod temelja stupa betonom C12/15. Debljina slojeva podbetona prema projektu. Gornja ploha podbetona treba biti ravna i na projektiranoj visinskoj koti. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog i preuzetog betona.	m3	6.36		
3.B.2	Betoniranje temelja stupa betonom C30/37 u temeljnoj jami bez oplata (ili u četverostranoj oplati) na licu mjesta. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog betona.	m3	30.00		
3.B.3	Betoniranje tijela i stupa betonom C30/37 u blanjanoj dašćanoj oplati. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog betona.	m3	15.69		

3.B.4	Armatura B 450C svih AB elemenata donjeg ustroja betoniranih na licu mjesta (stupa). Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.5. Obračun po kg ispravno ugrađene i preuzete armature.	kg	6853.50		
UKUPNO ZA BETONSKE I ARMIRANOBETONSKE RADOVE:					
3.C.	OSTALI RADOVI				
3.C.1	Elastomerni ležajevi AEL 400/500/69	kom	4		
UKUPNO ZA OSTALE RADOVE:					
REKAPITULACIJA DONJEG USTROJA:					
ZEMLJANI RADOVI					
BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI:					
OSTALI RADOVI:					
	UKUPNO ZA DONJI USTROJ:				

Redni broj	Opis radova	Jedinica mjere	Količina radova	Jedinična cijena	Ukupna cijena
GORNJI USTROJ					
3.A.	BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI				
3.A.1	Izrada predgotovljenih glavnih kolničkih T nosača iz betona C30/37 i B 450C. Nosači se betoniraju u glatkoj oplati, s projektiranim oblicima poprečnog presjeka, profilacijama i otvorima prema planu oplata. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-00.2.6, 7-01.4 i 7-01.5. Obračun se vrši po nosaču za kojeg je potrebno:				
3.A.1.1	Srednji nosač duljine 15,10 m				
3.A.1.1.1	Beton C40/50	m3	4.60		
3.A.1.1.2	Armatura B 450C	kg	1150.00		
	Obračun za svaki pravilno izvedeni srednji uzdužni nosač	kom	12		
3.A.1.2	Rubni nosač duljine 19,10 m				
3.A.1.2.1	Beton C40/50	m3	7.04		
3.A.1.2.2	Armatura B 450C	kg	1760.00		
	Obračun za svaki pravilno izvedeni rubni uzdužni nosač	kom	4		
3.A.2	Betoniranje monolitnih poprečnih nosača iznad stupa i upornjaka betonom C40/50 u glatkoj oplati prema projektiranim oblicima i dimenzijama. Na mjestu prijelazne naprave u poprečnom nosaču (ploči) ostaviti utore prema projektu. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog betona.	m3	21.76		

3.A.3	Betoniranje monolitne koloničke ploče betonom C40/50 direktno iznad gornjeg pojasa uzdužnih rasponskih nosača. Na mjestu ugradnje prijelazne naprave u ploči treba ostaviti niše prema crtežima u projektu. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog betona.	m3	59.19		
3.A.4	Betoniranje monolitnog dijela pješačkih hodnika betonom C40/50. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga II, točka 7.4.2.9. Obračun po m ³ ispravno ugrađenog betona.	m3	25.36		
3.A.5	Izrada predgotovljenih armiranobetonskih elemenata vijenca u glatkoj oplati, s projektiranim oblicima. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 2-00.2.6, 7-01.4 i 7-01.5. Obračun po m ¹ vijenca.	m1	90.36		
3.A.6	Armatura B 450C elemenata gornjeg ustroja betoniranih na licu mjesta. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.5. Obračun po kg ispravno ugrađene i preuzete armature. Armatura predgotovljenih (montažnih) elemenata obračunata je u sklopu njihove izrade.	kg	16190.00		
UKUPNO ZA BETONSKE I ARMIRANOBETONSKE RADOVE:					

Redni broj	Opis radova	Jedinica mjere	Količina radova	Jedinična cijena	Ukupna cijena
3.B.	OSTALI RADOVI				
3.B.1	Prijevoz i montaža predgotovljenih glavnih uzdužnih kolničkih nosača. Nosači se montiraju na privremene podupore. Iznad upornjaka nosači se privremeno oslanjaju na podupore smještene na naglavnoj gredi, a podupore uz stup se oslanjaju na temeljnu stopu. Predviđena je montaža nosača "polje po polje". Obračun po ispravno montiranom nosaču, s geodetski kontroliranim položajem. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-00.2.6.				
3.B.1.1	Srednji nosači duljine l = 15,1 m	kom	12		
3.B.1.2	Rubni nosači duljine l = 15,1 m	kom	4		
3.B.2	Prijevoz i montaža armiranobetonskih elemenata vijenaca. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-00.2.6. Obračun po m ¹ ispravno montiranog i geodetski kontroliranog vijenca.	m1	90.36		

3.B.3	Nabava i ugradnja PVC cijevi f 160 mm za smještaj elektro i PTT instalacija u instalacionim kanalima pješačkih hodnika, a u svemu prema projektu i pravilima struke. Sadržani su troškovi provođenja instalacija na duljini objekta (bez revizijskih šahti). Obračun po m ¹ ispravno ugrađene cijevi.	m1	271.08		
3.B.4	Nabava i ugradnja prijelaznih naprava nad upornjacima. Predviđene su vodonepropusne naprave s mogućnošću dilatiranja ±40 mm. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.7. Obračun po m ¹ ispravno ugrađene prijelazne naprave.	m1	22.70		
3.B.5	Nabava i dobava potrebnog materijala, te izvedba hidroizolacije kolničke ploče. Kvaliteta svih materijala prema važećim normama. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.9.1. Obračun po m ² ispravno izvedene i preuzete hidroizolacije.	m2	295.94		
3.B.6	Izrada donjeg zaštitnog sloja asfalt betona AB-8 debljine 3 cm na kolničkoj ploči. Kao vezivo primijeniti modificirani bitumen PmB 60-90. Kvaliteta materijala i izrada prema važećim propisima i pravilima struke. Uz rubove kolnika, te na spoju sa slivnicima i prijelaznom napravom ostaviti reške širine 20 mm i dubine do hidroizolacije. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga III, točka 6-03. Obračun po m ² ispravno izvedene i preuzete asfaltne plohe.	m2	134.89		
3.B.7	Izrada gornjeg habajućeg sloja asfalt betona AB11S debljine 4 cm. Kao vezivo primijeniti modificirani bitumen PmB 60-90. Kvaliteta materijala i izrada prema važećim propisima i pravilima struke. Uz rubove kolnika, te na spoju sa slivnicima i prijelaznom napravom ostaviti reške širine 20 mm i dubine do hidroizolacije. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga III, točka 6-03. Obračun po m ² ispravno izvedene i preuzete asfaltne plohe.	m2	134.89		

Redni broj	O p i s r a d o v a	Jedinica mjere	Količina radova	Jedinična cijena	Ukupna cijena
3.B.8	Nabava potrebnog materijala te izrada i montaža klasične metalne ograde u svemu prema projektu. Sve dijelove ograde treba očistiti do sjaja, a zatim toplo pocinčati u debljini sloja $\square$ 120 mm. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.10 i 7-01.12. Obračun po m ¹ ispravno izvedene i preuzete ograde.	m1	90.36		

REKAPITULACIJA GORNJEG USTROJA: BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI: OSTALI RADOVI:
UKUPNO ZA GORNJI USTROJ:
SVEUKUPNA REKAPITULACIJA: DONJI USTROJ: GORNJI USTROJ:
SVEUKUPNO:

5. GRAFIČKI PRILOZI

- | | |
|--|----------------|
| ○ List 1 – Uzdužni presjek osi mosta | MJ. 1:100 |
| ○ List 2 – Pogled na most | MJ. 1:100 |
| ○ List 3 – Normalni poprečni presjek rasponskog sklopa | MJ. 1:25 |
| ○ List 4 – Tlocrt mosta | MJ. 1:100 |
| ○ List 5 – Plan oplata rasponskog nosača | MJ. 1:20 |
| ○ List 6 – Plan oplata stupa | MJ. 1:50 |
| ○ List 7 – Plan oplata upornjaka | MJ. 1:50 |
| ○ List 8 – Detalj ograde | MJ. 1:200, 1:2 |
| ○ List 9 – Detalj prijelazne naprave | MJ. 1:10, 1:5 |
| ○ List 10 – Plan armature glavnog nosača | |

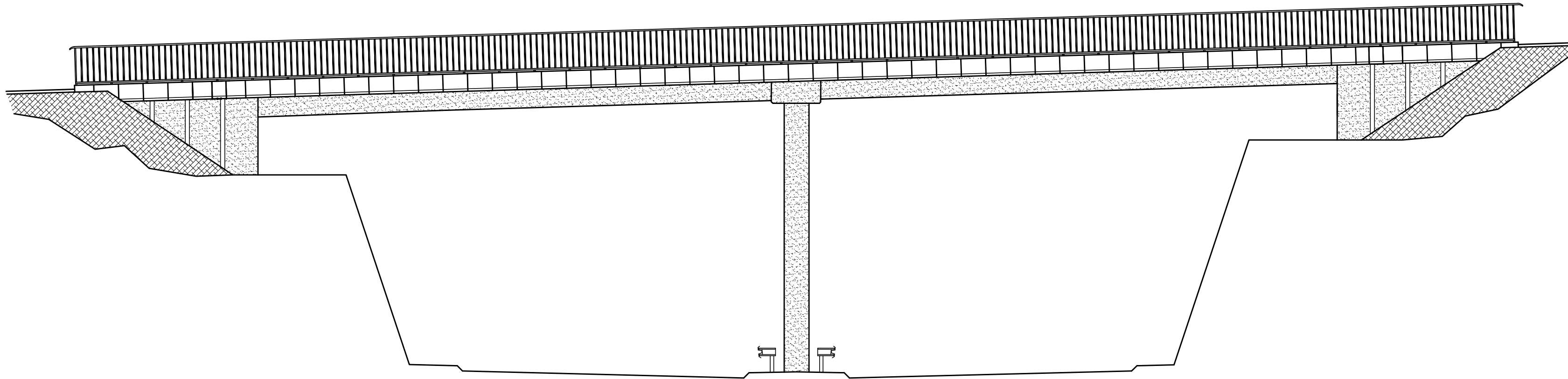
6. LITERATURA

[1] D. Matešan, J. Radnić: Predavanja i vježbe s kolegija Mostovi

[2] A. Harapin, J. Radnić: Predavanja i vježbe s kolegija Osnove betonski konstrukcija



INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149623, tel + 385 (0)21 303333, fax + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije			
RAZINA PROJEKTA: GLAVNI PROJEKT			
SADRŽAJ: UZDUŽNI PRESJEK U OSI MOSTA			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:100	
		DATUM: rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 1	
OZNAKA DOKUMENTA: Most.dwg			

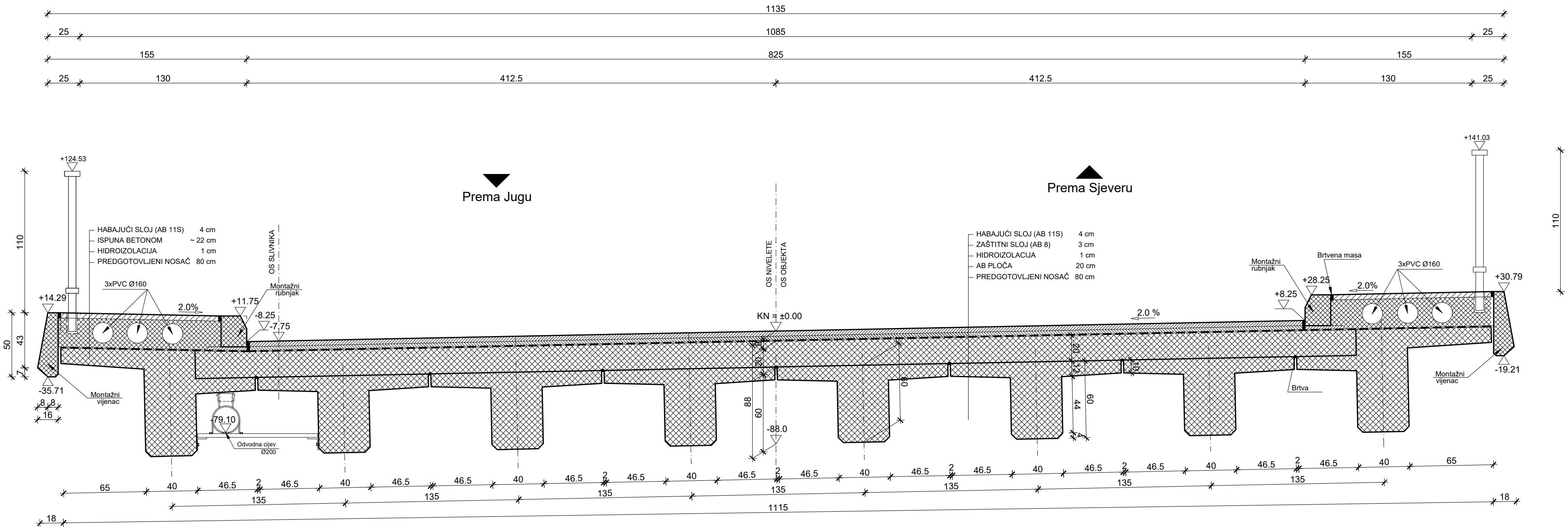


POGLED NA MOST
1:100

IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

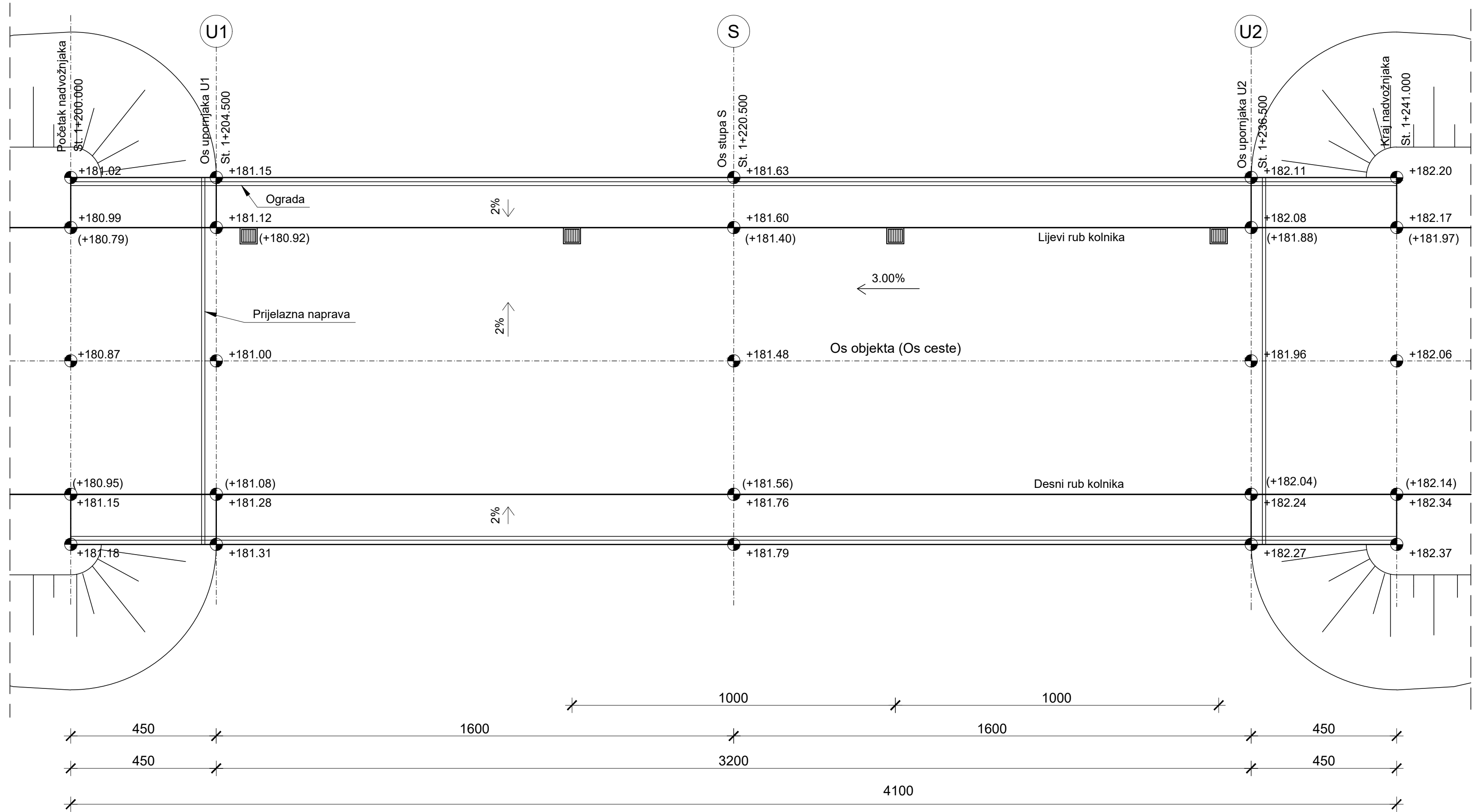
INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU GRABEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 314863, tel. + 385 (0)21 303333, fax. + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije		POGLED NA MOST	
RAZINA PROJEKTA: GLAVNI PROJEKT			
SADRŽAJ:			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:100	
		DATUM: rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 2	
OZNAKA DOKUMENTA: Most.dwg			

NORMALNI POPREČNI PRESJEK
RASPONSKOG SKLOPA
1:25



IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

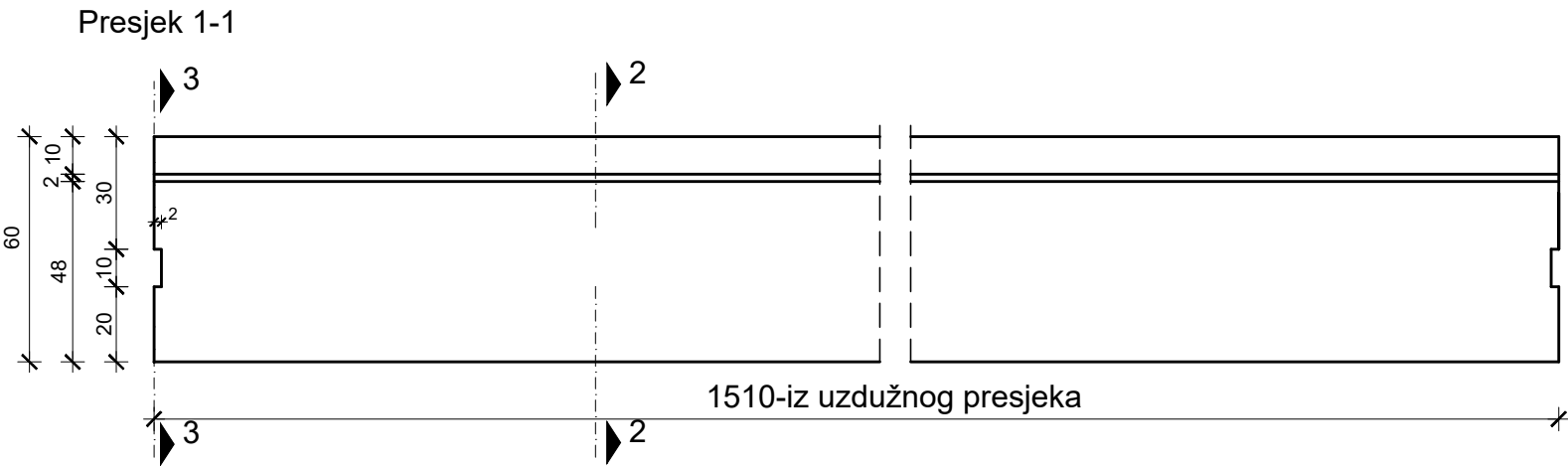
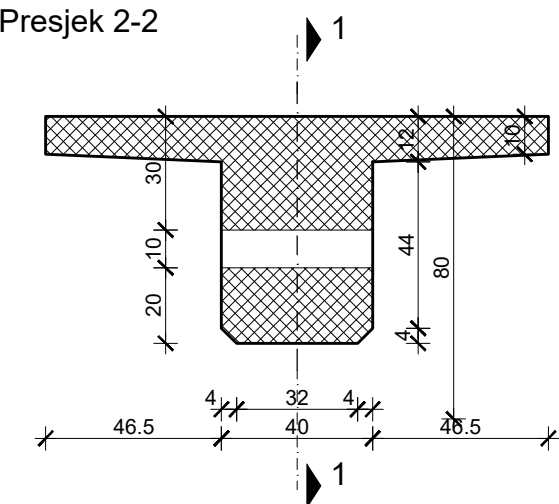
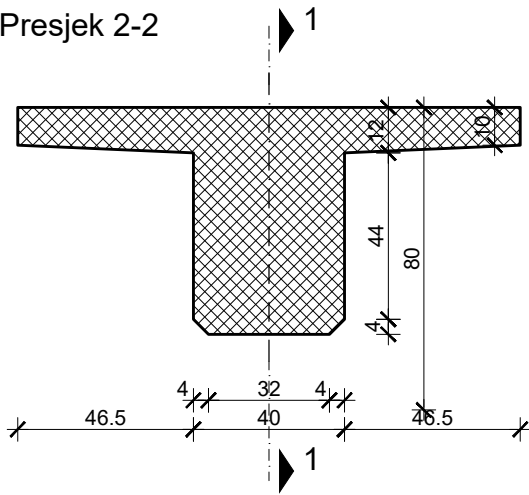
INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463, tel: + 385 (0)21 303333, fax: + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije			
RAZINA PROJEKTA: GLAVNI PROJEKT			
SADRŽAJ: NORMALNI POPREČNI PRESJEK RASPONSKOG SKLOPA			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:25	
		DATUM: rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 3	
OZNAKA DOKUMENTA: Most.dwg			



TLOCRT MOSTA
1:100

IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

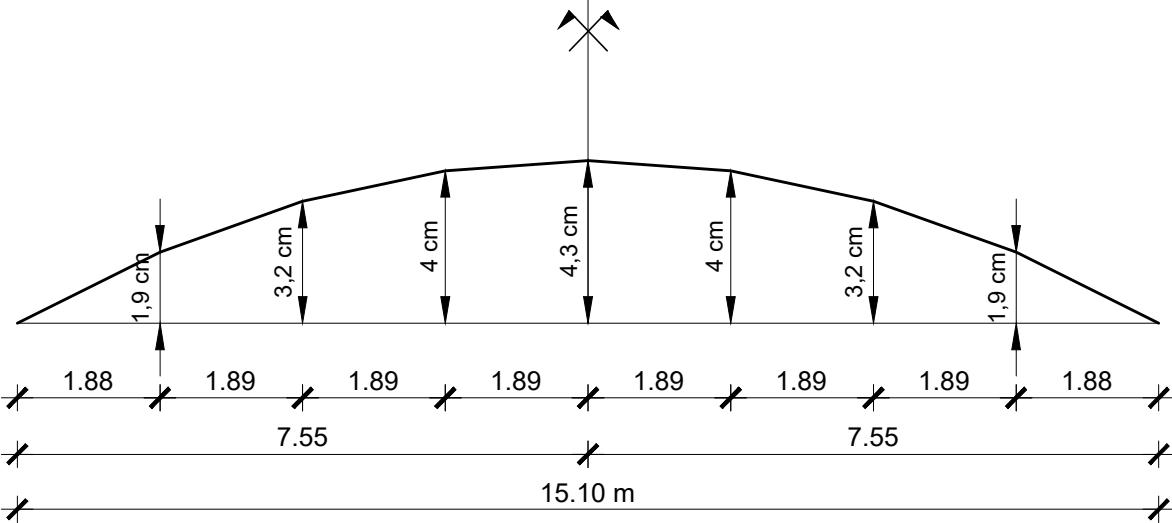
INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463; tel + 385 (0)21 303333; fax + 385 (0)21 465117	
GRADJEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prigomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije		TLOCRT MOSTA	
RAZINA PROJEKTA: GLAVNI PROJEKT			
SADRŽAJ:			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MUJERILO: 1:100	
		DATUM: rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 4	
OZNAKA DOKUMENTA:		Most.dwg	



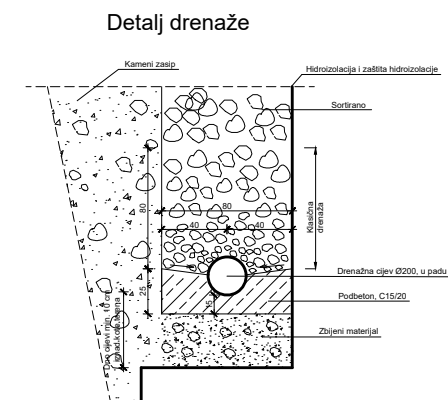
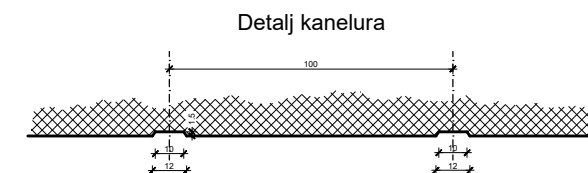
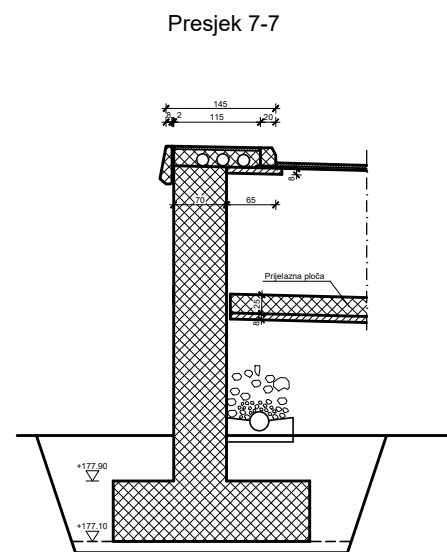
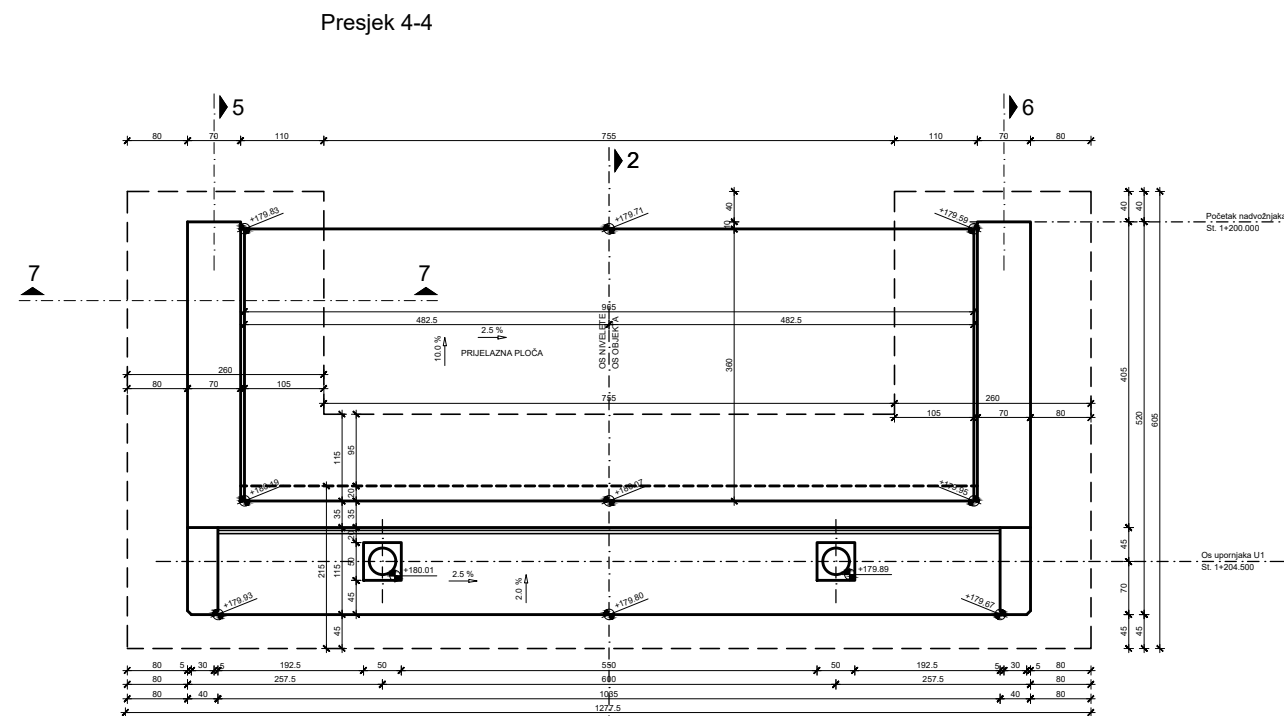
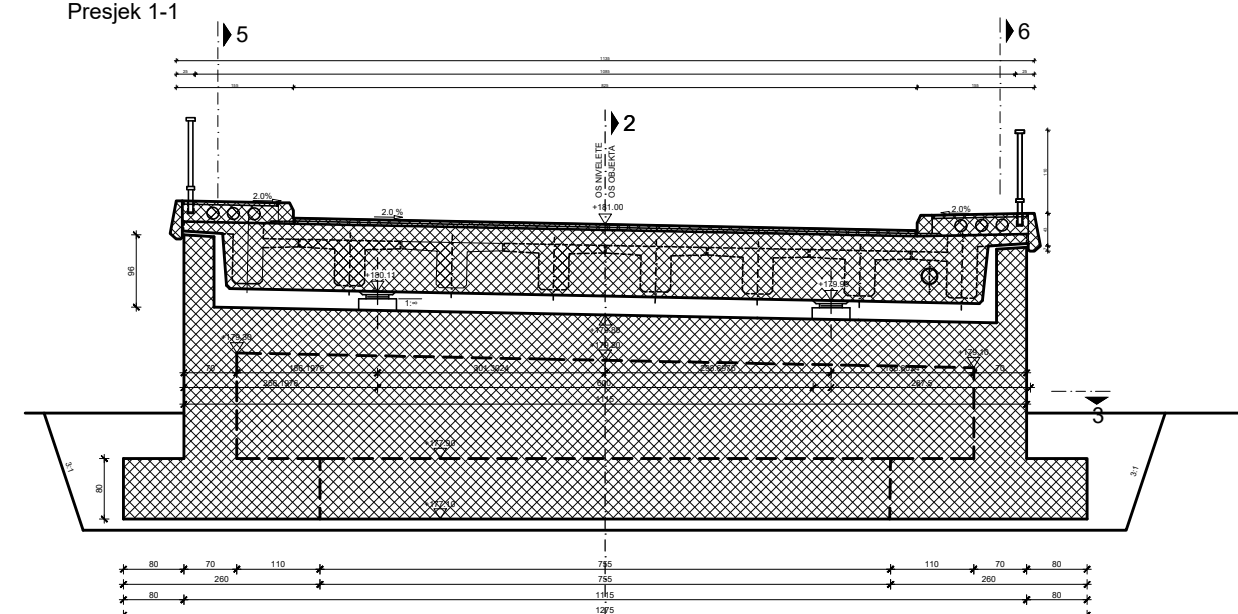
PLAN OPLATE RASPONSKOG
NOSAČA
1:20

IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

Shema nadvišenja



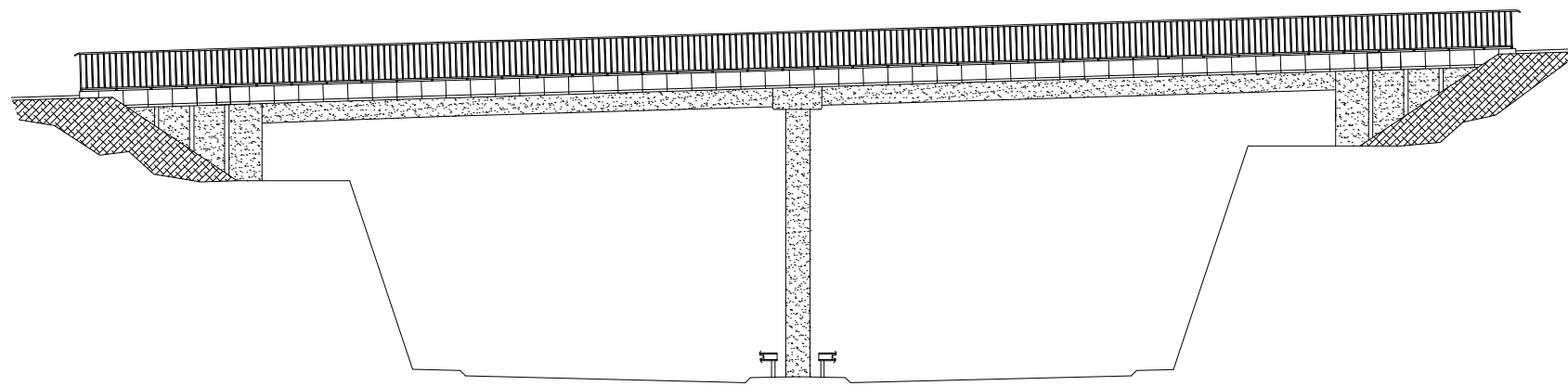
INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU, GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463, tel. + 385 (0)21 303333, fax. + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije		VV-01	
RAZINA PROJEKTA: GLAVNI PROJEKT			
SADRŽAJ: PLAN OPLATE RASPONSKOG NOSAČA			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:20	
		DATUM: rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 5	
OZNAKA DOKUMENTA: Most.dwg			



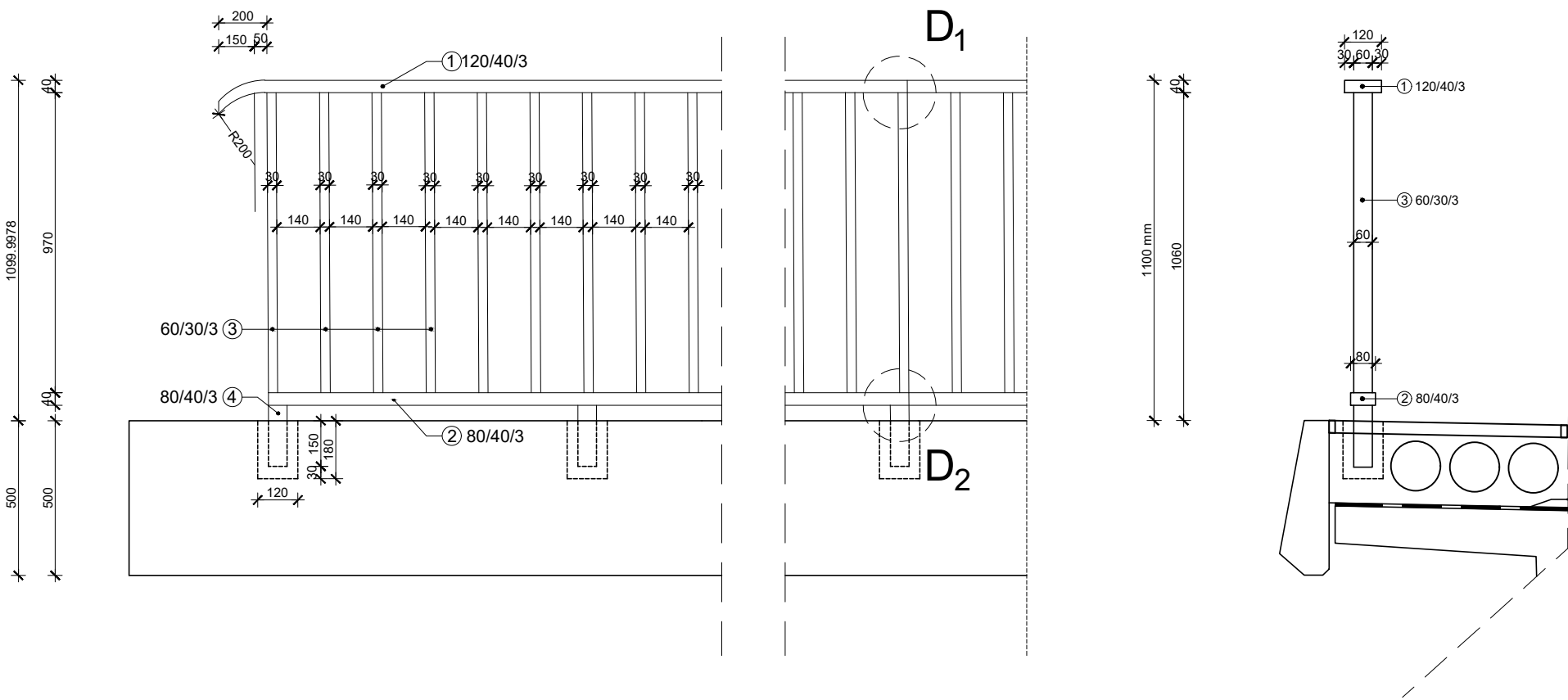
PLAN OPLATE UPORNJAKA U1
1:50

[illegible]

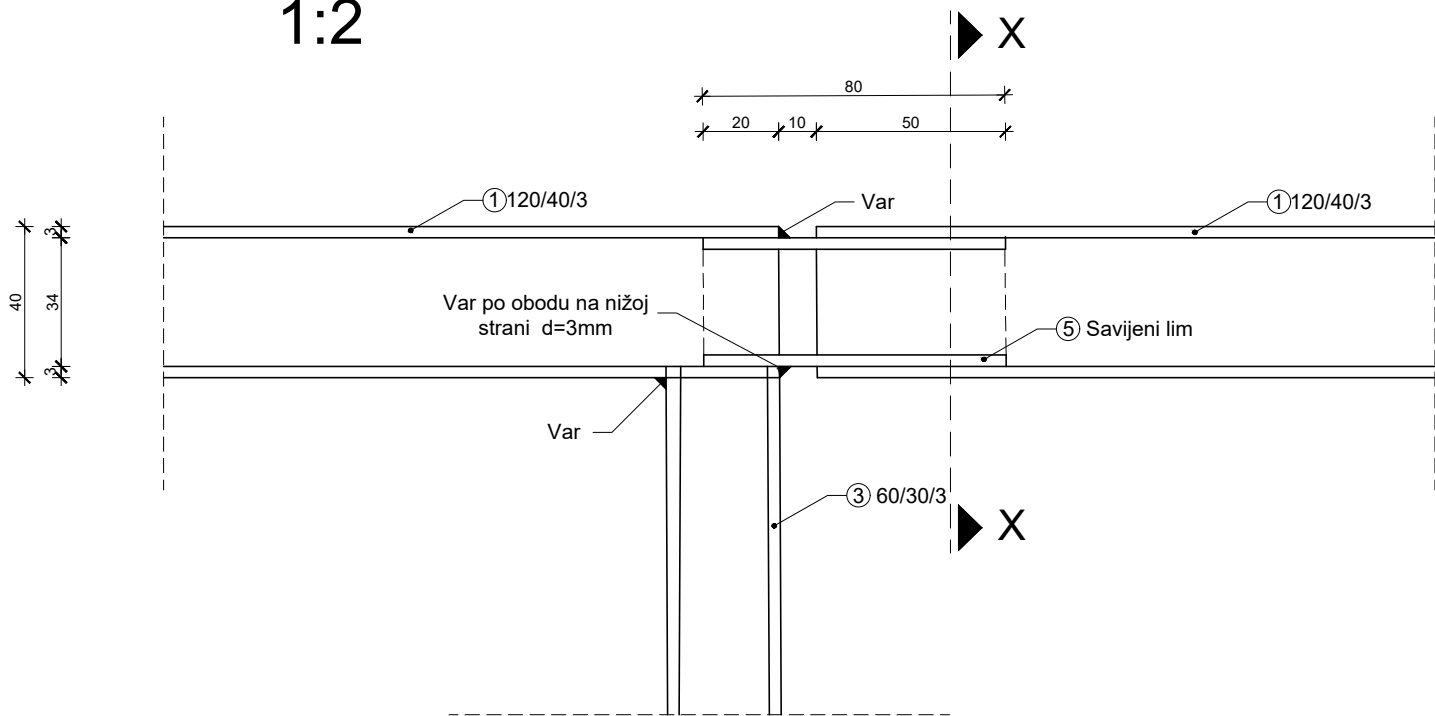
Pogled na most
1:200



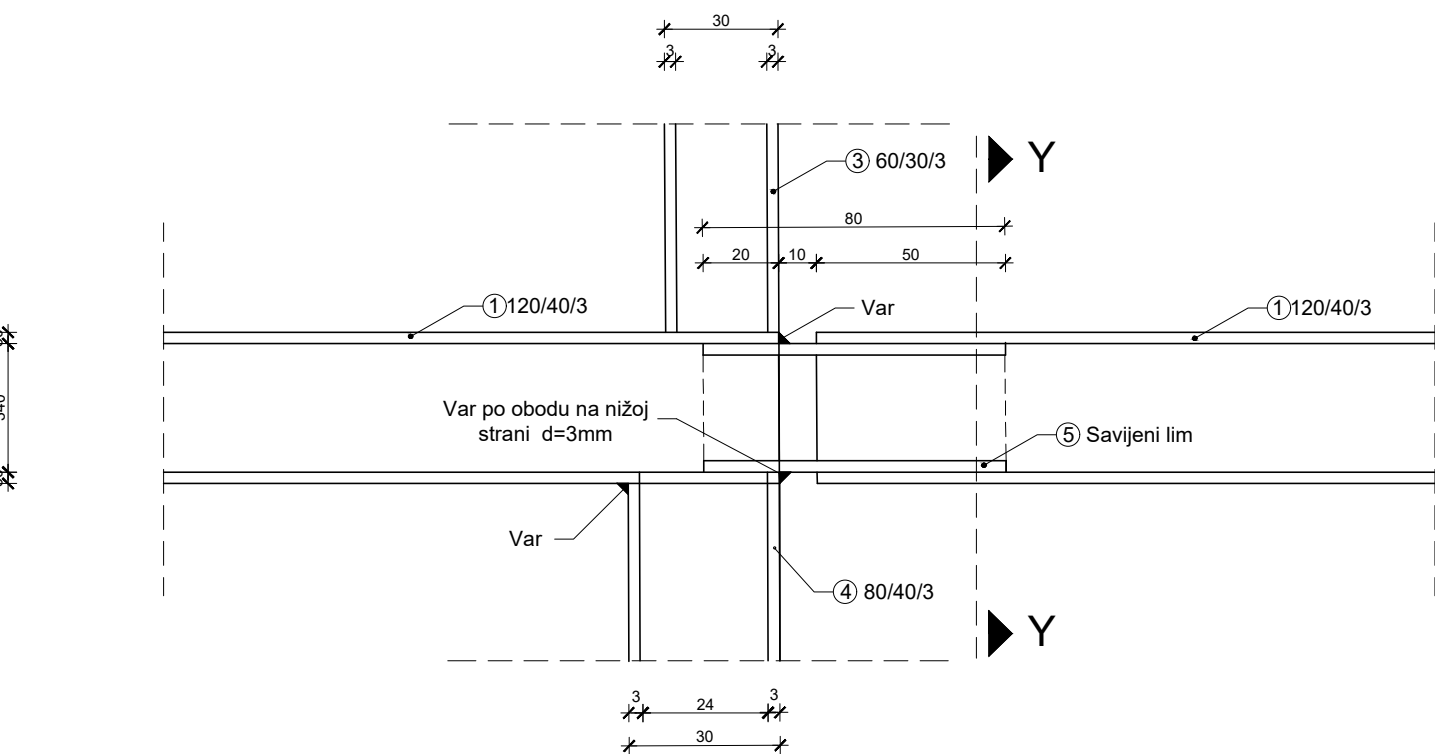
Pogled na element ograde
1:20



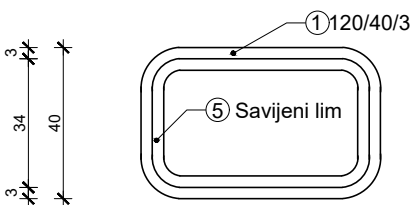
Detalj D₁
1:2



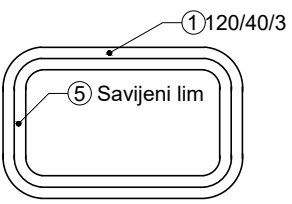
Detalj D₂
1:2



PRESJEK X-X



PRESJEK Y-Y

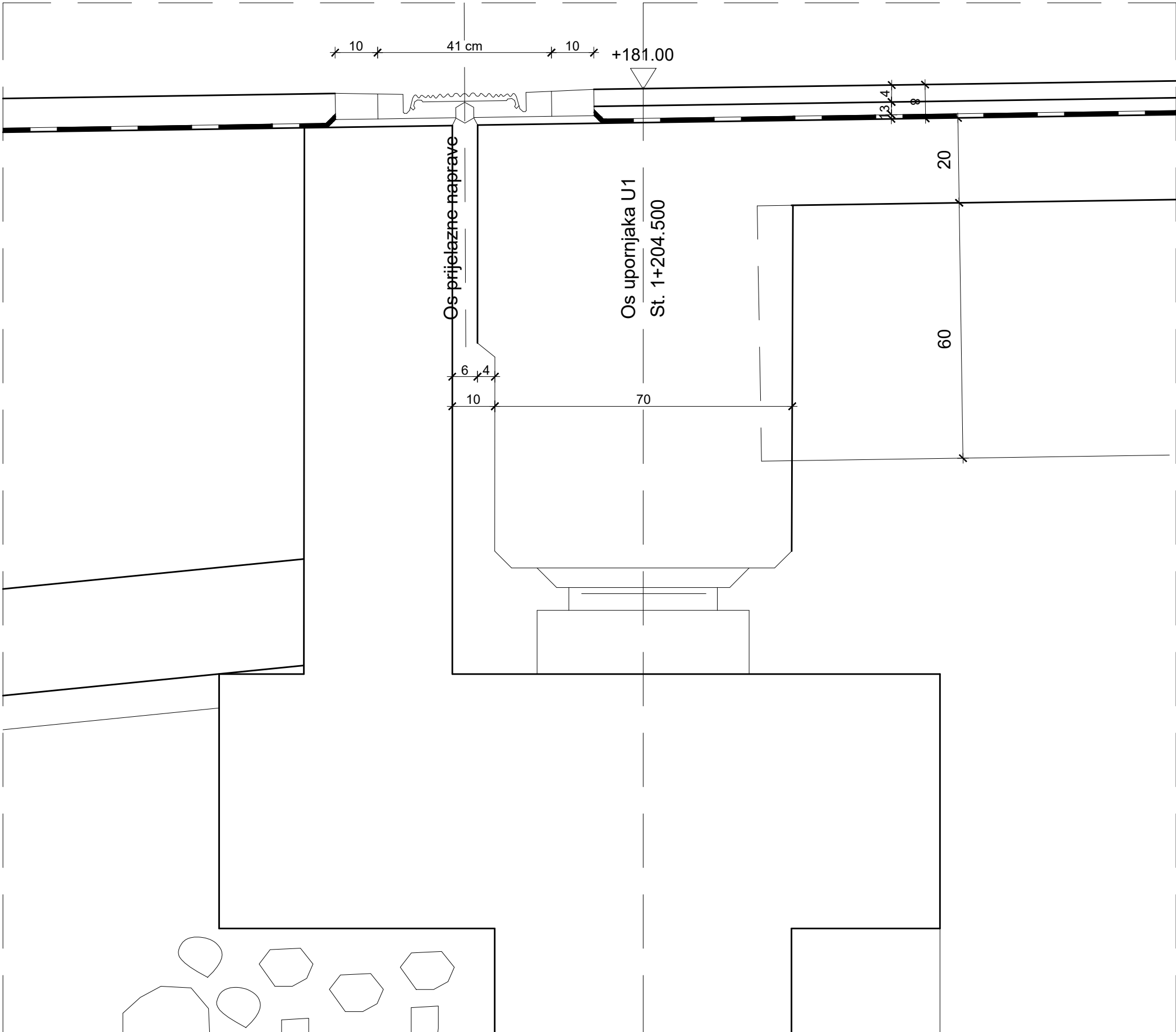


DETALJI OGRADA
1:200 ; 1:2

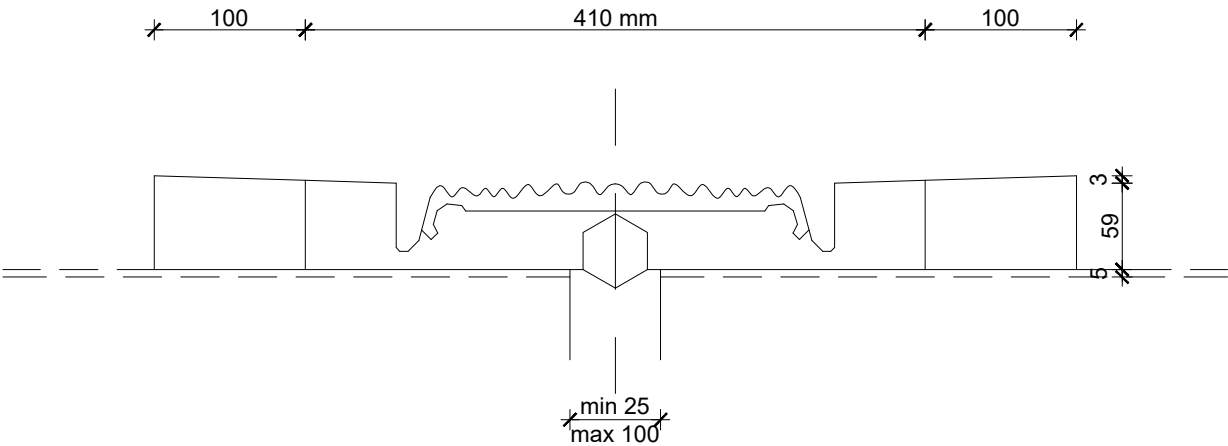
IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU, GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463; tel + 385 (0)21 303333; fax + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01	
VRSTA PROJEKTA: Projekt konstrukcije		GLAVNI PROJEKT	
RAZINA PROJEKTA:			
SADRŽAJ:			
DETALJI OGRADA			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:200 ; 1:20 ; 1:2	
		DATUM: Rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 8	
		OZNAKA DOKUMENTA:	
Most - predlozak.dwg			

DETALJ PRIJELAZNE NAPRAVE 1:10

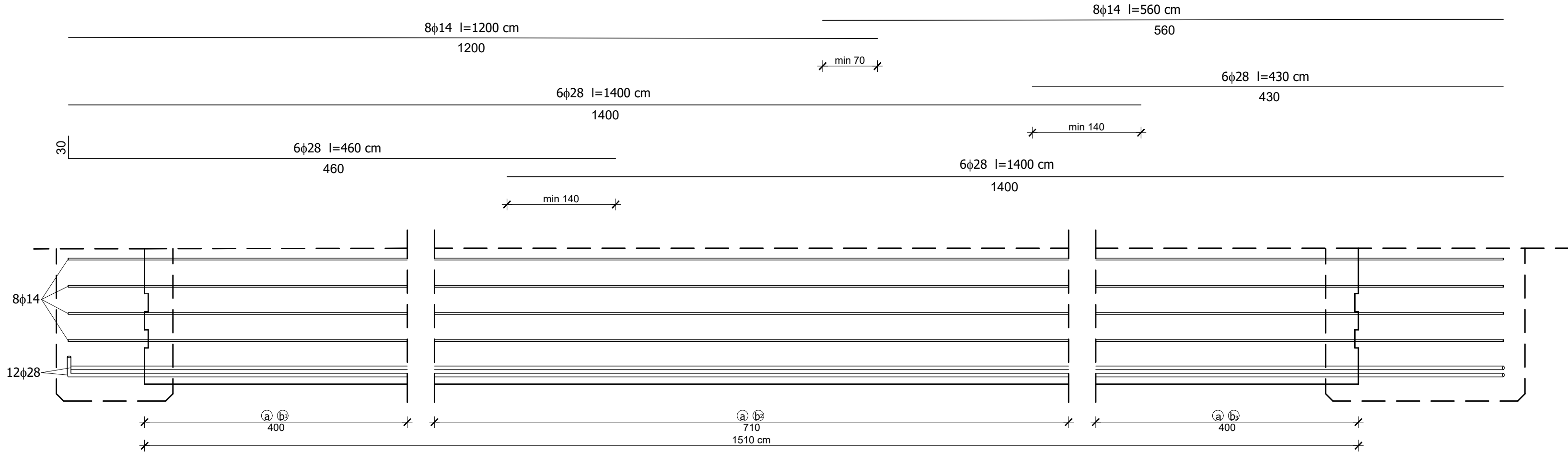


DETALJ
PRIJELAZNE
NAPRAVE 1:5



IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

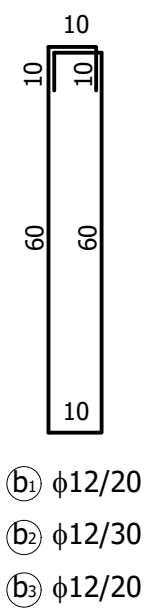
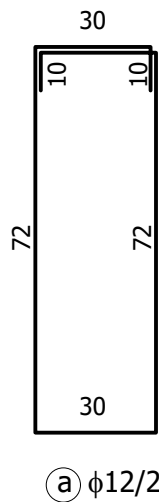
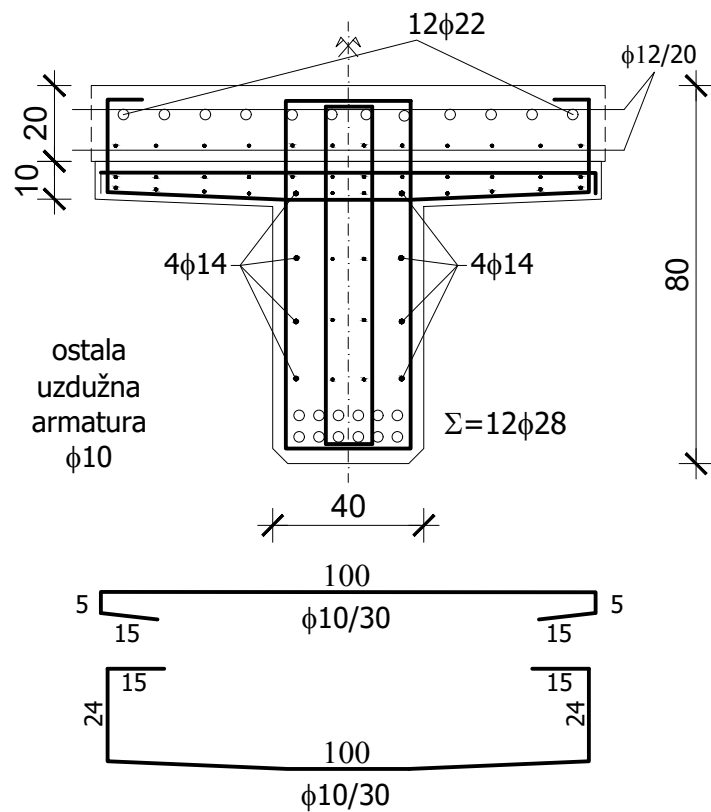
INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU, GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463; tel: + 385 (0)21 303333; fax: + 385 (0)21 465117
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC		
VRSTA PROJEKTA:	Projekt konstrukcije	
RAZINA PROJEKTA:	GLAVNI PROJEKT	
ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01		
SADRŽAJ: DETALJ PRIJELAZNE NAPRAVE 1:10 ; 1:5		
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:10 ; 1:5
		DATUM: Rujan 2024.
		MAPA: C1
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07
		BROJ PRILOGA: 9
OZNAKA DOKUMENTA: Most - predlozak.dwg		



PLAN ARMATURE GLAVNOG NOSAČA

IZMJENA BR.	OPIS	DATUM	POTPIS

Poprečni Presjek nosača



INVESTITOR / NARUČITELJ: HAC d.o.o. Vončinina 2 10000 Zagreb		 SVEUČILIŠTE U SPLITU, GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET 21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15 MB 3149463; tel: + 385 (0)21 303333; fax: + 385 (0)21 465117	
GRAĐEVINA: Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik Dionica: Prgomet-Dugopolje Vijadukt ABC			
VRSTA PROJEKTA:	Projekt konstrukcije		ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: VV-01
RAZINA PROJEKTA:	GLAVNI PROJEKT		
SADRŽAJ: PLAN ARMATURE GLAVNOG NOSAČA			
PROJEKTANT: Martina Jenjić		MJERILO: 1:20	
		DATUM: Rujan 2024.	
		MAPA: C1	
		BROJ PROJEKTA: C1-01-04/07	
		BROJ PRILOGA: 10	
OZNAKA DOKUMENTA: Most - predlozak.dwg			