

# Projekt tipskog nadvožnjaka

---

**Erak, Katarina**

**Undergraduate thesis / Završni rad**

**2023**

*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:123:306498>

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

*Download date / Datum preuzimanja:* **2024-07-18**



*Repository / Repozitorij:*

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



UNIVERSITY OF SPLIT



**SVEUČILIŠTE U SPLITU  
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE**

# **ZAVRŠNI RAD**

**Katarina Erak**

**Split, 2023.**

**SVEUČILIŠTE U SPLITU  
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE**

## **Projekt tipskog nadvožnjaka**

**Završni rad**

**Split, 2023.**

**SVEUČILIŠTE U SPLITU  
FAKULTET GRAĐEVINARSTVA, ARHITEKTURE I GEODEZIJE**

STUDIJ: **PREDDIPLOMSKI SVEUČILIŠNI STUDIJ GRAĐEVINARSTVA**  
KANDIDAT: **Katarina Erak**  
JMBAG: **0160139736**  
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 2023.

Voditelj Završnog rada:

  
Prof. dr. sc. Domagoj Matešan

## **Projekt tipskog nadvožnjaka**

### **Sažetak:**

U radu je prikazan glavni projekt nadvožnjaka preko autoceste. Nadvožnjak je polumontažne izvedbe i sastoji se od dva jednaka raspona (20 m). Stup između dva raspona projektiran je kao "V" stup. Niveleta nadvožnjaka je približno 8 m iznad nivelete autoceste tj. ima dovoljno prostora za slobodan profil ispod nadvožnjaka. Projekt sadrži proračun uzdužnog nosača, poprečnog nosača i stupa, te karakteristične građevinske nacрте, tehnički opis, predmjer radova i troškovnik.

### **Ključne riječi:**

Nadvožnjak, građevinski projekt, numerički model, proračun nosive konstrukcije

## **Design of the overpass above highway**

### **Abstract:**

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 (20 m). Middle pier is V-shaped. Elevation of the overpass is cca. 8 m 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 as technical description of the construction and cost sheet.

### **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  | <i>Rasponski sklop</i> .....  | 1  |
| 1.2.2  | <i>Stup</i> .....   | 2  |
| 1.2.3  | <i>Upornjaci</i> .....  | 3  |
| 1.3    | OPREMA I JOŠ NEKA RJEŠENJA.....                                       | 3  |
| 1.3.1  | <i>Pješačka staza</i> .....   | 3  |
| 1.3.2  | <i>Hidroizolacija</i> .....   | 3  |
| 1.3.3  | <i>Zastor</i> .....   | 4  |
| 1.3.4  | <i>Prijelazne naprave</i> .....                                       | 4  |
| 1.3.5  | <i>Ležajevi</i> .....   | 4  |
| 1.3.6  | <i>Odvodnja</i> .....   | 4  |
| 1.3.7  | <i>Ograda</i> .....   | 5  |
| 1.3.8  | <i>Vođenje elektro i TT instalacija</i> .....                         | 5  |
| 1.3.9  | <i>Uređenje pokosa nasipa</i> .....                                   | 5  |
| 1.3.10 | <i>Uređenje okoliša</i> .....   | 5  |
| 1.3.11 | <i>Probno opterećenje</i> .....                                       | 5  |
| 1.3.12 | <i>Održavanje objekta</i> .....                                       | 6  |
| 2.     | PRORAČUN KARAKTERISTIČNOG UZDUŽNOG RASPONSKOG NOSAČA... 6             |    |
| 2.1.   | PREDGOVOR.....  | 6  |
| 2.2.   | PRORAČUN UZDUŽNIH RASPONSKIH NOSAČA .....                             | 7  |
| 2.2.1. | <i>Stanje prije sprezanja nosača s kolničkom pločom</i> .....         | 7  |
| 2.3.   | NUMERIČKI MODEL .....   | 12 |
| 2.4.   | OPTEREĆENJE I REZULTATI PRORAČUNA .....                               | 17 |
| 2.4.1. | <i>Dodatno stalno opterećenje</i> .....                               | 18 |
| 2.4.2. | <i>Pokretno opterećenje</i> .....                                     | 21 |
| 2.4.3. | <i>Proračun uzdužnog nosača nakon sprezanja nosača s pločom</i> ..... | 33 |
| 2.5.   | ARMATURA ZA SPREZANJE NOSAČA I PLOČE .....                            | 38 |
| 2.6.   | SKICA ARMATURE SREDNJEG NOSAČA .....                                  | 39 |
| 3.     | PREDMJER RADOVA.....  | 40 |
| 3.1.   | DONJI USTROJ .....  | 40 |
| 3.2.   | GORNJI USTROJ .....   | 41 |
| 4.     | TROŠKOVNIK.....   | 44 |
| 5.     | GRAFIČKI PRILOZI.....   | 49 |
| 6.     | LITERATURA .....  | 50 |

# 1 TEHNIČKI OPIS

## 1.1 Općenito

Nadvožnjak "XY" 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 20 + 20 = 40 m, sa stupom lociranim u osi autoceste. U odnosu na os lokalne ceste, početak objekta je na ST 0+000.000 i završetak na ST 0+050.840, pa ukupna duljina nadvožnjaka iznosi 50.84 m.

U poprečnoj dispoziciji objekt ima dvije prometne trake širine po 2.9 m, te dvije uzdignute pješačke staze širine po 1.2 m i prostore širine od po 0.25 m za smještaj ograda. Širina kolnika na objektu iznosi 5.75 m, širina objekta između ograda iznosi 8.15 m, dok ukupna širina nadvožnjaka iznosi 8.65 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 7 nosača u poprečnoj dispoziciji nadvožnjaka. Unutrašnji nosači u poprečnoj dispoziciji su montažne visine 0.80 m. S monolitnom pločom iznad njih debljine 0.20 m, ukupna visina ovih nosača iznosi 1.00 m. Rubni nosači u poprečnoj dispoziciji su montažne visine 1.00 m.

Širina gornje pojasnice unutrašnjih nosača iznosi 1.10 m, dok je širina gornje pojasnice rubnih nosača 1.07 m. Širina hrpta 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 1.00 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 1.10 m, dok su nosači iznad upornjaka širine 0.70 m i visine 1.10 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 7,49 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  $6.00 \times 5.00$  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 4.00 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  $\pm 40$  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 odvede u sabirnu šahtu.

### **1.3.7 Ograda**

Pješačka ograda objekta predviđena je iz čeličnih cijevi, s rješenjima prema projektu. Ograda je usidrena u monolitni beton pješačke 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  $\phi 160$  mm, koje su ugrađene u pješačke 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 uklope 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.

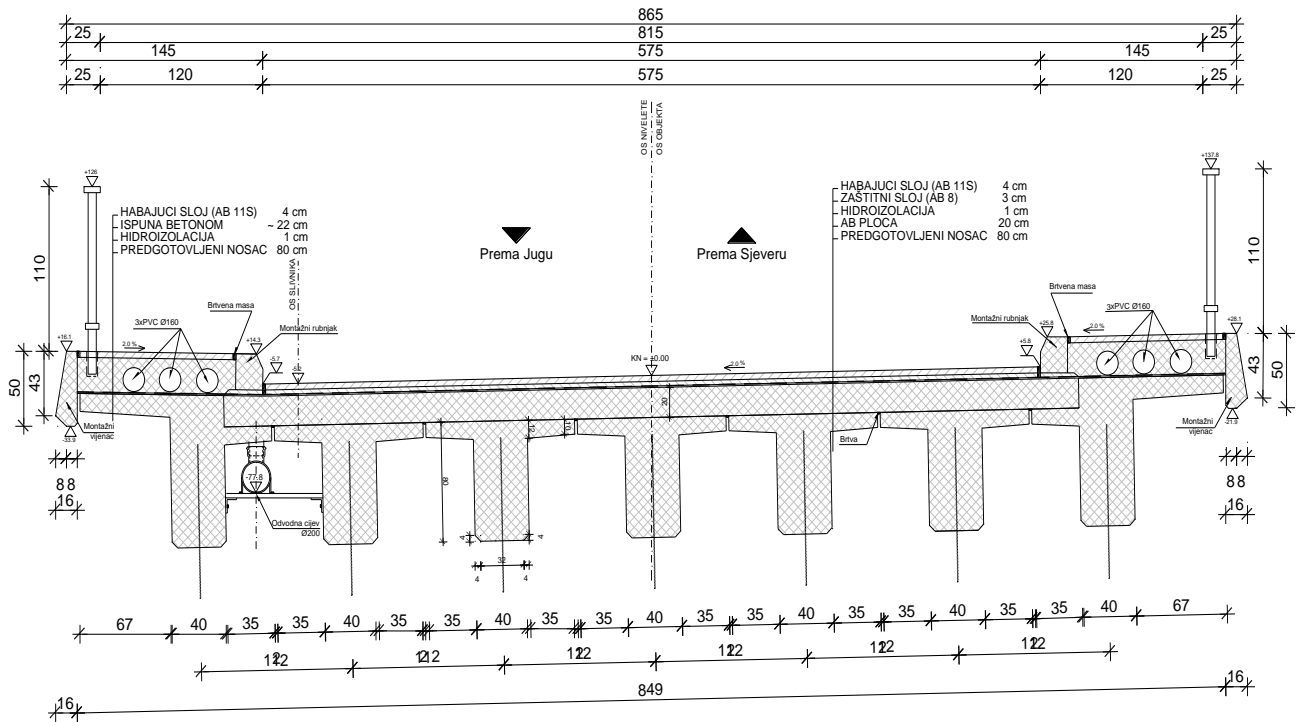
Pri proračunu sila i dimenzioniranju vođeno je računa o utjecajima načina građenja i drugim specifičnostima, a sve u svrhu postizanja dostatne sigurnosti građevine. Za proračun rasponske konstrukcije na utjecaje prometnog opterećenja, korišten je prostorni štapni model konstrukcije.

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

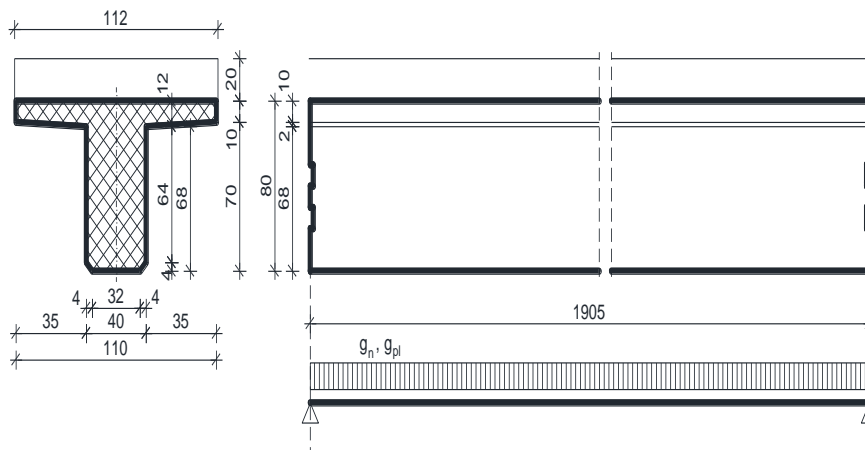
Za sve armirane elemente korištena je rebrasta armatura B 450C.

## 2.2. Proračun uzdužnih rasponskih nosača

### 2.2.1. Stanje prije sprezanja nosača s kolničkom pločom



Slika 1. Poprečni presjek rasponske konstrukcije



Slika 2. Uzdužna i poprečna dispozicija jednog nosača

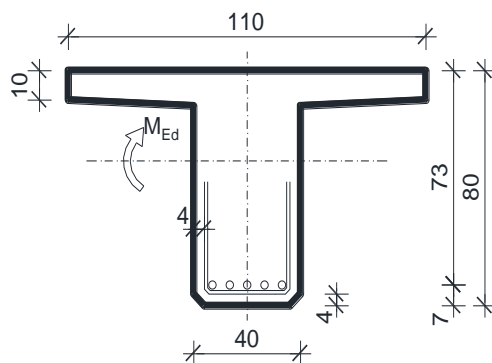
$$A_n = 0.395 \text{ m}^2$$

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

| Sile od vlastite težine nosača   | Sile od težine kolničke ploče (jedan nosač)  |
|--|--|
| $g_n = 0.395 \cdot 25.5 = 10.07 \text{ kN/m'}$ $R_{g1}^A = R_{g1}^B = \frac{g_n \cdot l}{2} = \frac{10.07 \cdot 19.10}{2} = 96.17 \text{ kN}$ $M_{g1}^{l/2} = \frac{g_n \cdot l^2}{8} = \frac{10.07 \cdot 19.10^2}{8} = 459.20 \text{ kNm}$ $V_{g1} = R_{g1}^A = 96.17 \text{ kN}$ | $g_{pl} = 0.20 \cdot 1.12 \cdot 25.5 = 5.71 \text{ kN/m'}$ $R_{g2}^A = R_{g2}^B = \frac{g_{pl} \cdot l}{2} = \frac{5.71 \cdot 19.10}{2} = 54.53 \text{ kN}$ $M_{g2}^{l/2} = \frac{g_{pl} \cdot l^2}{8} = \frac{5.71 \cdot 19.10^2}{8} = 260.38 \text{ kNm}$ $V_{g2} = R_{g2}^A = 54.53 \text{ kN}$ |

## Dimenzioniranje za fazu prije spreznja nosača i ploče

### Dimenzioniranje na moment savijanja



$$C \ 35/45 \Rightarrow f_{ck} = 35.0 \text{ MPa}$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{35.0}{1.5} = 23.3 \text{ MPa}$$

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

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 392.3 \text{ MPa}$$

$$d = 73 \text{ cm}$$

$$b = 110 \text{ cm}$$

$$M_{g1} = 459.20 \text{ kNm}; \quad M_{g2} = 260.38 \text{ kNm}$$

$$M_{Ed} = \gamma_g \cdot (M_{g1} + M_{g2}) = 1.35 \cdot (459.20 + 260.38) = 971.43 \text{ kNm}$$

$$\mu_{Ed} = \frac{M_{Ed}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{971.43 \cdot 100}{110 \cdot 73^2 \cdot 23.3} = 0.071$$

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

$$\text{oči tan } \alpha: \varepsilon_{c2} = 1.6\text{‰}; \quad \xi = 0.138; \quad \zeta = 0.950$$

$$x = \xi \cdot d = 0.138 \cdot 73 = 10.074 \text{ cm} \approx h_{pl} = 10.0 \text{ cm}$$

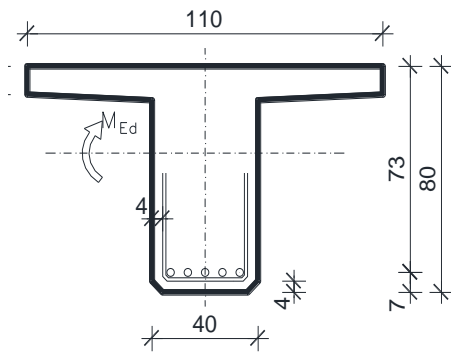
$$A_{s1,1} = \frac{M_{Ed}}{\zeta d f_{yd}} = \frac{971.43 \cdot 100}{0.950 \cdot 73 \cdot 392} = 35.73 \text{ cm}^2$$

Tablica 1. Tablice za dimenzioniranje na moment savijanja

TABLICE ZA DIMENZIONIRANJE PRAVOKUTNIH PRESJEKA PREMA GRANICNIM STANJIMA SLOMA

| Lom preko armature $\varepsilon_{s1}=20.0\%$ |                        |             |               |            |             | Lom preko armature $\varepsilon_{s1}=10.0\%$ |                        |             |               |            |             | Lom preko armature $\varepsilon_{s1}=5.0\%$ |                        |             |               |            |             | Lom preko betona $\varepsilon_{c2}=3.5\%$ |                        |             |               |            |             |  |
|--|------------------------|-------------|---------------|------------|-------------|--|------------------------|-------------|---------------|------------|-------------|---|------------------------|-------------|---------------|------------|-------------|---|------------------------|-------------|---------------|------------|-------------|--|
| $\varepsilon_{c2}$ [%]                       | $\varepsilon_{s1}$ [%] | $\xi = x/d$ | $\zeta = z/d$ | $\omega_1$ | $\mu_{rel}$ | $\varepsilon_{c2}$ [%]                       | $\varepsilon_{s1}$ [%] | $\xi = x/d$ | $\zeta = z/d$ | $\omega_1$ | $\mu_{rel}$ | $\varepsilon_{c2}$ [%]                      | $\varepsilon_{s1}$ [%] | $\xi = x/d$ | $\zeta = z/d$ | $\omega_1$ | $\mu_{rel}$ | $\varepsilon_{c2}$ [%]                    | $\varepsilon_{s1}$ [%] | $\xi = x/d$ | $\zeta = z/d$ | $\omega_1$ | $\mu_{rel}$ |  |
| 0.1  | 20.0                   | 0.005       | 0.986         | 0.000      | 0.000       | 0.1  | 10.0                   | 0.010       | 0.997         | 0.000      | 0.000       | 0.1   | 5.0                    | 0.020       | 0.993         | 0.001      | 0.001       | 0.1                                       | 20.0                   | 0.149       | 0.938         | 0.121      | 0.113       |  |
| 0.2  | 20.0                   | 0.010       | 0.987         | 0.001      | 0.001       | 0.2  | 10.0                   | 0.020       | 0.983         | 0.002      | 0.002       | 0.2   | 5.0                    | 0.038       | 0.987         | 0.004      | 0.004       | 0.3                                       | 19.5                   | 0.152       | 0.937         | 0.123      | 0.115       |  |
| 0.3  | 20.0                   | 0.015       | 0.985         | 0.002      | 0.002       | 0.3  | 10.0                   | 0.029       | 0.980         | 0.004      | 0.004       | 0.3   | 5.0                    | 0.057       | 0.981         | 0.008      | 0.008       | 0.4                                       | 19.0                   | 0.156       | 0.936         | 0.126      | 0.118       |  |
| 0.4  | 20.0                   | 0.020       | 0.983         | 0.004      | 0.004       | 0.4  | 10.0                   | 0.038       | 0.987         | 0.007      | 0.007       | 0.4   | 5.0                    | 0.074       | 0.975         | 0.014      | 0.013       | 0.5                                       | 18.5                   | 0.159       | 0.934         | 0.129      | 0.120       |  |
| 0.5  | 20.0                   | 0.024       | 0.982         | 0.006      | 0.006       | 0.5  | 10.0                   | 0.048       | 0.984         | 0.011      | 0.011       | 0.5   | 5.0                    | 0.091       | 0.969         | 0.021      | 0.020       | 0.6                                       | 18.0                   | 0.163       | 0.932         | 0.132      | 0.123       |  |
| 0.6  | 20.0                   | 0.029       | 0.980         | 0.008      | 0.008       | 0.6  | 10.0                   | 0.057       | 0.981         | 0.015      | 0.015       | 0.6   | 5.0                    | 0.107       | 0.963         | 0.029      | 0.028       | 0.7                                       | 17.5                   | 0.167       | 0.931         | 0.135      | 0.126       |  |
| 0.7  | 20.0                   | 0.034       | 0.988         | 0.010      | 0.010       | 0.7  | 10.0                   | 0.065       | 0.977         | 0.020      | 0.020       | 0.7   | 5.0                    | 0.123       | 0.958         | 0.038      | 0.036       | 0.8                                       | 17.0                   | 0.171       | 0.929         | 0.138      | 0.128       |  |
| 0.8  | 20.0                   | 0.038       | 0.987         | 0.013      | 0.013       | 0.8  | 10.0                   | 0.074       | 0.974         | 0.026      | 0.025       | 0.8   | 5.0                    | 0.138       | 0.952         | 0.048      | 0.046       | 0.9                                       | 16.5                   | 0.175       | 0.927         | 0.142      | 0.131       |  |
| 0.9  | 20.0                   | 0.043       | 0.985         | 0.016      | 0.016       | 0.9  | 10.0                   | 0.083       | 0.971         | 0.032      | 0.031       | 0.9   | 5.0                    | 0.153       | 0.947         | 0.056      | 0.055       | 1.0                                       | 16.0                   | 0.179       | 0.925         | 0.145      | 0.134       |  |
| 1.0  | 20.0                   | 0.048       | 0.983         | 0.020      | 0.020       | 1.0  | 10.0                   | 0.091       | 0.968         | 0.038      | 0.037       | 1.0   | 5.0                    | 0.167       | 0.942         | 0.069      | 0.065       | 1.1                                       | 15.5                   | 0.184       | 0.923         | 0.149      | 0.138       |  |
| 1.1  | 20.0                   | 0.052       | 0.982         | 0.023      | 0.023       | 1.1  | 10.0                   | 0.099       | 0.965         | 0.045      | 0.043       | 1.1   | 5.0                    | 0.180       | 0.937         | 0.081      | 0.076       | 1.2                                       | 15.0                   | 0.189       | 0.921         | 0.153      | 0.141       |  |
| 1.2  | 20.0                   | 0.057       | 0.980         | 0.027      | 0.027       | 1.2  | 10.0                   | 0.107       | 0.962         | 0.051      | 0.049       | 1.2   | 5.0                    | 0.194       | 0.931         | 0.093      | 0.087       | 1.3                                       | 14.5                   | 0.194       | 0.919         | 0.157      | 0.145       |  |
| 1.3  | 20.0                   | 0.061       | 0.978         | 0.031      | 0.030       | 1.3  | 10.0                   | 0.115       | 0.959         | 0.059      | 0.056       | 1.3   | 5.0                    | 0.206       | 0.926         | 0.105      | 0.097       | 1.4                                       | 14.0                   | 0.200       | 0.917         | 0.162      | 0.148       |  |
| 1.4  | 20.0                   | 0.065       | 0.977         | 0.035      | 0.034       | 1.4  | 10.0                   | 0.123       | 0.956         | 0.066      | 0.063       | 1.4   | 5.0                    | 0.219       | 0.922         | 0.117      | 0.108       | 1.5                                       | 13.5                   | 0.206       | 0.914         | 0.167      | 0.152       |  |
| 1.5  | 20.0                   | 0.070       | 0.975         | 0.039      | 0.038       | 1.5  | 10.0                   | 0.130       | 0.953         | 0.073      | 0.070       | 1.5   | 5.0                    | 0.231       | 0.917         | 0.130      | 0.119       | 1.6                                       | 13.0                   | 0.212       | 0.912         | 0.172      | 0.157       |  |
| 1.6  | 20.0                   | 0.074       | 0.973         | 0.043      | 0.042       | 1.6  | 10.0                   | 0.138       | 0.950         | 0.081      | 0.077       | 1.6   | 5.0                    | 0.242       | 0.912         | 0.142      | 0.130       | 1.7                                       | 12.5                   | 0.219       | 0.909         | 0.177      | 0.161       |  |
| 1.7  | 20.0                   | 0.078       | 0.971         | 0.048      | 0.046       | 1.7  | 10.0                   | 0.145       | 0.947         | 0.089      | 0.084       | 1.7   | 5.0                    | 0.254       | 0.907         | 0.155      | 0.140       | 1.8                                       | 12.0                   | 0.226       | 0.906         | 0.183      | 0.166       |  |
| 1.8  | 20.0                   | 0.083       | 0.970         | 0.052      | 0.050       | 1.8  | 10.0                   | 0.153       | 0.944         | 0.096      | 0.091       | 1.8   | 5.0                    | 0.265       | 0.902         | 0.167      | 0.150       | 1.9                                       | 11.5                   | 0.233       | 0.903         | 0.189      | 0.171       |  |
| 1.9  | 20.0                   | 0.087       | 0.968         | 0.056      | 0.055       | 1.9  | 10.0                   | 0.160       | 0.941         | 0.104      | 0.097       | 1.9   | 5.0                    | 0.275       | 0.898         | 0.179      | 0.160       | 2.0                                       | 11.0                   | 0.241       | 0.900         | 0.195      | 0.176       |  |
| 2.0  | 20.0                   | 0.091       | 0.966         | 0.061      | 0.059       | 2.0  | 10.0                   | 0.167       | 0.938         | 0.111      | 0.104       | 2.0   | 5.0                    | 0.286       | 0.893         | 0.190      | 0.170       | 2.1                                       | 10.5                   | 0.250       | 0.896         | 0.202      | 0.181       |  |
| 2.1  | 20.0                   | 0.095       | 0.964         | 0.065      | 0.063       | 2.1  | 10.0                   | 0.174       | 0.934         | 0.118      | 0.111       | 2.1   | 5.0                    | 0.296       | 0.888         | 0.202      | 0.179       | 2.2                                       | 10.0                   | 0.259       | 0.892         | 0.210      | 0.187       |  |
| 2.2  | 20.0                   | 0.099       | 0.962         | 0.069      | 0.066       | 2.2  | 10.0                   | 0.180       | 0.931         | 0.126      | 0.117       | 2.2   | 5.0                    | 0.306       | 0.883         | 0.213      | 0.188       | 2.3                                       | 9.5                    | 0.269       | 0.886         | 0.218      | 0.194       |  |
| 2.3  | 20.0                   | 0.103       | 0.960         | 0.073      | 0.070       | 2.3  | 10.0                   | 0.187       | 0.928         | 0.133      | 0.123       | 2.3   | 5.0                    | 0.315       | 0.879         | 0.224      | 0.197       | 2.4                                       | 9.0                    | 0.280       | 0.884         | 0.227      | 0.200       |  |
| 2.4  | 20.0                   | 0.107       | 0.958         | 0.077      | 0.074       | 2.4  | 10.0                   | 0.194       | 0.925         | 0.140      | 0.129       | 2.4   | 5.0                    | 0.324       | 0.874         | 0.234      | 0.205       | 2.5                                       | 8.5                    | 0.292       | 0.879         | 0.236      | 0.207       |  |
| 2.5  | 20.0                   | 0.111       | 0.957         | 0.081      | 0.078       | 2.5  | 10.0                   | 0.200       | 0.922         | 0.147      | 0.135       | 2.5   | 5.0                    | 0.333       | 0.870         | 0.244      | 0.213       | 2.6                                       | 8.0                    | 0.304       | 0.873         | 0.248      | 0.215       |  |
| 2.6  | 20.0                   | 0.115       | 0.955         | 0.086      | 0.082       | 2.6  | 10.0                   | 0.206       | 0.919         | 0.153      | 0.141       | 2.6   | 5.0                    | 0.342       | 0.865         | 0.254      | 0.220       | 2.7                                       | 7.5                    | 0.318       | 0.868         | 0.258      | 0.223       |  |
| 2.7  | 20.0                   | 0.119       | 0.953         | 0.090      | 0.085       | 2.7  | 10.0                   | 0.213       | 0.916         | 0.160      | 0.147       | 2.7   | 5.0                    | 0.351       | 0.861         | 0.264      | 0.227       | 2.8                                       | 7.0                    | 0.333       | 0.861         | 0.270      | 0.232       |  |
| 2.8  | 20.0                   | 0.123       | 0.951         | 0.094      | 0.089       | 2.8  | 10.0                   | 0.219       | 0.913         | 0.167      | 0.152       | 2.8   | 5.0                    | 0.359       | 0.857         | 0.274      | 0.234       | 2.9                                       | 6.5                    | 0.350       | 0.854         | 0.283      | 0.242       |  |
| 2.9  | 20.0                   | 0.127       | 0.949         | 0.098      | 0.093       | 2.9  | 10.0                   | 0.225       | 0.910         | 0.173      | 0.157       | 2.9   | 5.0                    | 0.367       | 0.852         | 0.283      | 0.241       | 3.0                                       | 6.0                    | 0.366       | 0.847         | 0.296      | 0.253       |  |
| 3.0  | 20.0                   | 0.130       | 0.947         | 0.101      | 0.096       | 3.0  | 10.0                   | 0.231       | 0.907         | 0.179      | 0.163       | 3.0   | 5.0                    | 0.375       | 0.848         | 0.292      | 0.247       | 3.1                                       | 5.5                    | 0.389       | 0.838         | 0.315      | 0.264       |  |
| 3.1  | 20.0                   | 0.134       | 0.945         | 0.105      | 0.100       | 3.1  | 10.0                   | 0.237       | 0.904         | 0.186      | 0.168       | 3.1   | 5.0                    | 0.383       | 0.844         | 0.300      | 0.254       | 3.2                                       | 5.0                    | 0.438       | 0.818         | 0.354      | 0.276       |  |
| 3.2  | 20.0                   | 0.138       | 0.944         | 0.109      | 0.103       | 3.2  | 10.0                   | 0.242       | 0.901         | 0.192      | 0.173       | 3.2   | 5.0                    | 0.390       | 0.840         | 0.309      | 0.260       | 3.3                                       | 4.5                    | 0.467       | 0.806         | 0.378      | 0.304       |  |
| 3.3  | 20.0                   | 0.142       | 0.942         | 0.113      | 0.106       | 3.3  | 10.0                   | 0.248       | 0.898         | 0.198      | 0.178       | 3.3   | 5.0                    | 0.398       | 0.836         | 0.317      | 0.265       | 3.4                                       | 4.0                    | 0.500       | 0.792         | 0.405      | 0.321       |  |
| 3.4  | 20.0                   | 0.145       | 0.940         | 0.117      | 0.110       | 3.4  | 10.0                   | 0.254       | 0.895         | 0.204      | 0.183       | 3.4   | 5.0                    | 0.405       | 0.832         | 0.325      | 0.271       | 3.5                                       | 3.5                    | 0.598       | 0.776         | 0.436      | 0.338       |  |
| 3.5  | 20.0                   | 0.149       | 0.938         | 0.121      | 0.113       | 3.5  | 10.0                   | 0.259       | 0.892         | 0.210      | 0.187       | 3.5   | 5.0                    | 0.412       | 0.829         | 0.333      | 0.276       | 3.5                                       | 2.5                    | 0.853       | 0.757         | 0.472      | 0.358       |  |
| 3.5  | 20.0                   | 0.152       | 0.937         | 0.123      | 0.115       |  |                        |             |               |            |             | 3.5   | 2.0                    | 0.638       | 0.735         | 0.515      | 0.379       |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 19.5                   | 0.152       | 0.937         | 0.123      | 0.115       |  |                        |             |               |            |             | 3.5   | 1.5                    | 0.700       | 0.709         | 0.567      | 0.402       |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 18.5                   | 0.156       | 0.936         | 0.126      | 0.118       |  |                        |             |               |            |             | 3.5   | 1.0                    | 0.778       | 0.676         | 0.630      | 0.426       |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 18.0                   | 0.159       | 0.934         | 0.129      | 0.120       |  |                        |             |               |            |             | 3.5   | 0.5                    | 0.875       | 0.636         | 0.708      | 0.451       |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 17.5                   | 0.167       | 0.931         | 0.135      | 0.126       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 17.0                   | 0.171       | 0.929         | 0.138      | 0.128       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 16.5                   | 0.175       | 0.927         | 0.142      | 0.131       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 16.0                   | 0.179       | 0.925         | 0.145      | 0.134       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 15.5                   | 0.184       | 0.923         | 0.149      | 0.138       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 15.0                   | 0.189       | 0.921         | 0.153      | 0.141       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 14.5                   | 0.194       | 0.919         | 0.157      | 0.145       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 14.0                   | 0.200       | 0.917         | 0.162      | 0.148       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 13.5                   | 0.206       | 0.914         | 0.167      | 0.152       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 13.0                   | 0.212       | 0.912         | 0.172      | 0.157       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 12.5                   | 0.219       | 0.909         | 0.177      | 0.161       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 12.0                   | 0.226       | 0.906         | 0.183      | 0.166       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 11.5                   | 0.233       | 0.903         | 0.189      | 0.171       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 11.0                   | 0.241       | 0.900         | 0.195      | 0.176       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 10.5                   | 0.250       | 0.896         | 0.202      | 0.181       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 10.0                   | 0.259       | 0.892         | 0.210      | 0.187       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 9.5                    | 0.269       | 0.886         | 0.218      | 0.194       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 9.0                    | 0.280       | 0.884         | 0.227      | 0.200       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 8.5                    | 0.292       | 0.879         | 0.236      | 0.207       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 8.0                    | 0.304       | 0.873         | 0.248      | 0.215       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 7.5                    | 0.318       | 0.868         | 0.258      | 0.223       |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |
| 3.5  | 7.0                    | 0.333       | 0             |            |             |  |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |   |                        |             |               |            |             |  |

### Dimenzioniranje na poprečnu silu



$$V_{g1} = 96.17 \text{ kN} \quad V_{g2} = 54.53 \text{ kN}$$

$$\begin{aligned} V_{Ed} &= \gamma_g \cdot (V_{g1} + V_{g2}) \\ &= 1.35 \cdot (96.17 + 54.53) \\ &= 203.45 \text{ kN} \end{aligned}$$

Dio poprečne sile koju preuzima beton i uzdužna armatura:

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

$$k = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{d}} = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{730}} = 1.52 \leq 2.0 \Rightarrow k = 1.52$$

$$k_1 = 0.15$$

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

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

$$V_{Rd,c} = \left[ 0.12 \cdot 1.52 \cdot (100 \cdot 0.0114 \cdot 35.0)^{\frac{1}{3}} + 0.15 \cdot 0.0 \right] \cdot 400 \cdot 730$$

$$V_{Rd,c} = 181997.5 \text{ N} = 182 \text{ kN}$$

$V_{Rd,c}$  mora biti veća od:

$$V_{Rd,c} \geq \left[ v_{1cp_{min}} \cdot w \right]$$

$$k_1 = 0.15$$

$$v_{min} = 0.035 \cdot 1.52^{3/2} \cdot 35^{1/2} = 0.388$$

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

$$V_{Rd,c} \geq 0.388 \cdot 400 \cdot 730$$

$$V_{Rd,c} \geq 113305.3 \text{ N} = 113.3 \text{ kN} \rightarrow \text{uvjet zadovoljen}$$

Dio poprečne sile koju mogu preuzeti tlačne dijagonale:

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

$$v = 0.6 \left[ 1.0 - \frac{f_{ck}}{250} \right] = 0.6 \left[ 1.0 - \frac{35}{250} \right] = 0.516$$



$$V_{Rd,max} = 2636760.0 \text{ N} = 2636.8 \text{ kN} > V_{Ed,max}$$

Maksimalna poprečna sila:

$$V_{Ed}=203.45 \text{ kN}$$

$$V_{Ed}/V_{Rd,max} = 203.45/2636.8 = 0.077 \Rightarrow V_{Ed}=0.077V_{Rd,max}$$

$$S_{max} = \min \{0.75d ; 30\text{cm}\}$$

$$\min \{0.75 \cdot 73 = 54.8 ; 30\text{cm}\} \Rightarrow S_{max} = 30 \text{ cm}$$

$$\rho = 0.00110$$

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

$$A_{sw,min} = \frac{\rho_{w,min} \cdot S_{max} \cdot b_w}{m} = \frac{0.00110 \cdot 30 \cdot 40}{2} = 0.66 \text{ cm}^2$$

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

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

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

$$V_{Rd,s} = \frac{1.13}{30} \cdot (0.9 \cdot 73) \cdot 39.13 \cdot 2 = 193.67 \text{ kN}$$

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

$$s_{pot} \leq \frac{m \cdot A_{sw} \cdot f_{yw,d} \cdot z}{V_{Ed}} = \frac{2 \cdot 1.13 \cdot 39.2 \cdot (0.9 \cdot 73)}{203.45} = 28.61 \text{ cm}$$

Odabrane spone  $\text{Ø}12/25$

Tablica 2. Karakteristike betona

| Karakteristika betona |                    | C12/15        | C16/20        | C20/25        | C25/30        | C30/37        | C35/45        | C40/50        | C45/55        | C50/60        |
|-----------------------|--------------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|
| $f_{ck}$ (MPa)        | Čvrstoća na valjku | 12            | 16            | 20            | 25            | 30            | 35            | 40            | 45            | 50            |
| $f_{c,cub}$ (MPa)     | Čvrstoća na kocki  | 15<br>(MB 15) | 20<br>(MB 20) | 25<br>(MB 25) | 30<br>(MB 30) | 37<br>(MB 40) | 45<br>(MB 45) | 50<br>(MB 50) | 55<br>(MB 55) | 60<br>(MB 60) |

Tablica 3. Minimalni postoci armiranja

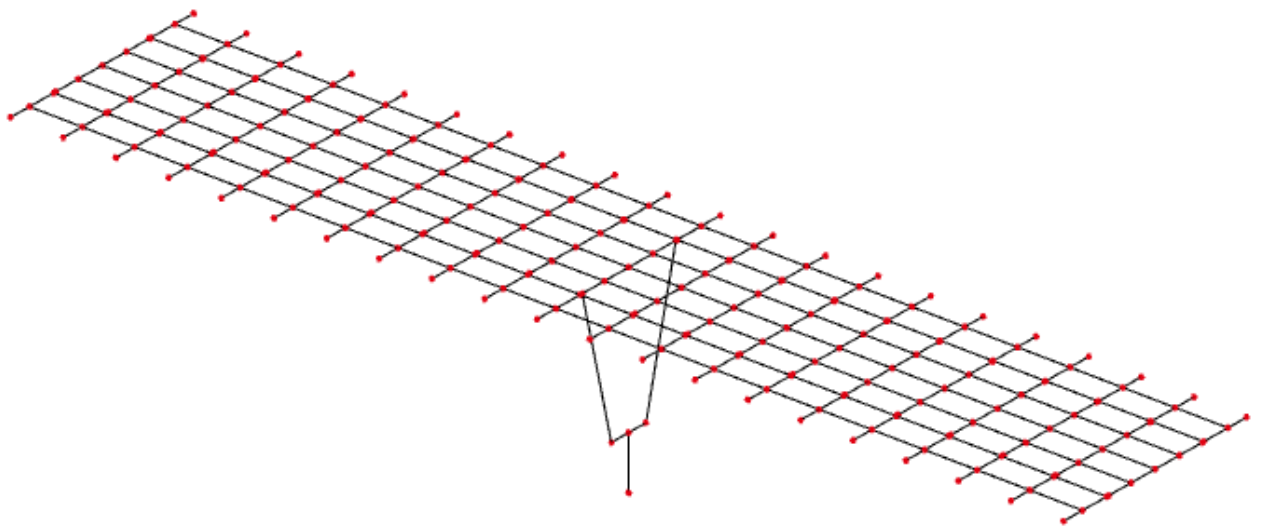
| Klasa betona | C12/15  | C16/20  | C20/25  | C25/30  | C30/37  | C35/45  | C40/50  | C45/55  | C50/60  |
|--------------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| $\rho_{min}$ | 0.00055 | 0.00066 | 0.00076 | 0.00090 | 0.00100 | 0.00110 | 0.00121 | 0.00131 | 0.00141 |

Tablica 4. Maksimalni razmaci spona

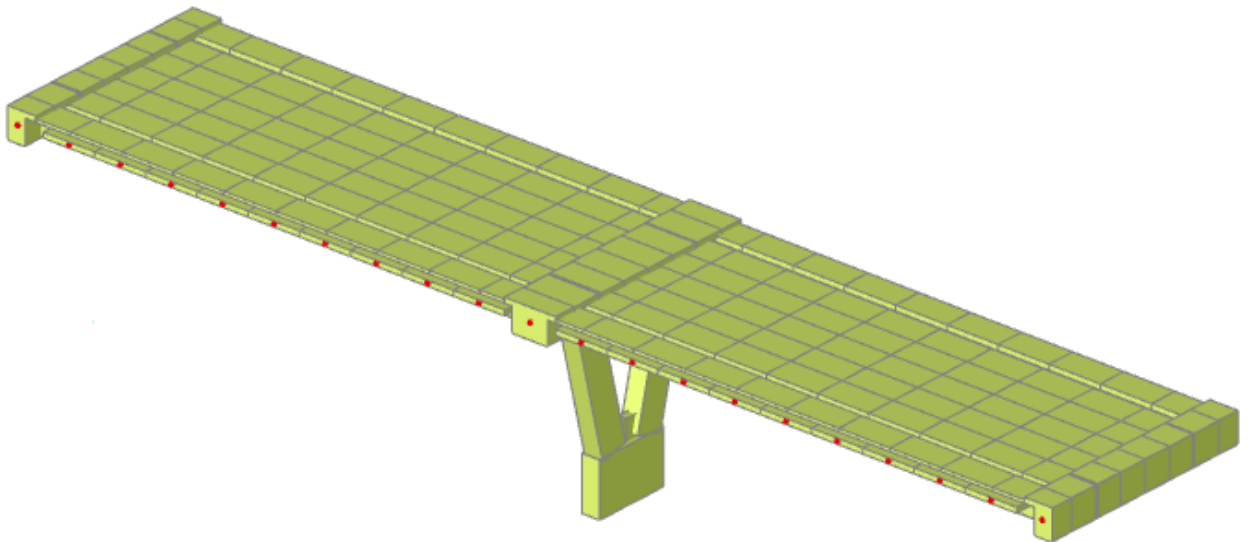
| Broj | Računska poprečna sila $V_{Ed}$                  | Maksimalni razmak spona u smjeru glavne vlačne armature $s_{max}$ | Maksimalni razmak vertikalnih krakova spona u poprečnom smjeru $s_{p,max}$ |
|------|--|---|--|
| 1    | $V_{Ed} \leq 0.3 V_{Rd,max}$                     | 0.75 d; 30 cm   | 0.75 d; 60 cm  |
| 2    | $0.3 V_{Rd,max} \leq V_{Ed} \leq 0.6 V_{Rd,max}$ | 0.55 d; 30 cm   | 0.75 d; 60 cm  |
| 3    | $V_{Ed} > 0.6 V_{Rd,max}$                        | 0.3 d; 20 cm  | 0.3 d; 30 cm   |

### 2.3. NUMERIČKI MODEL

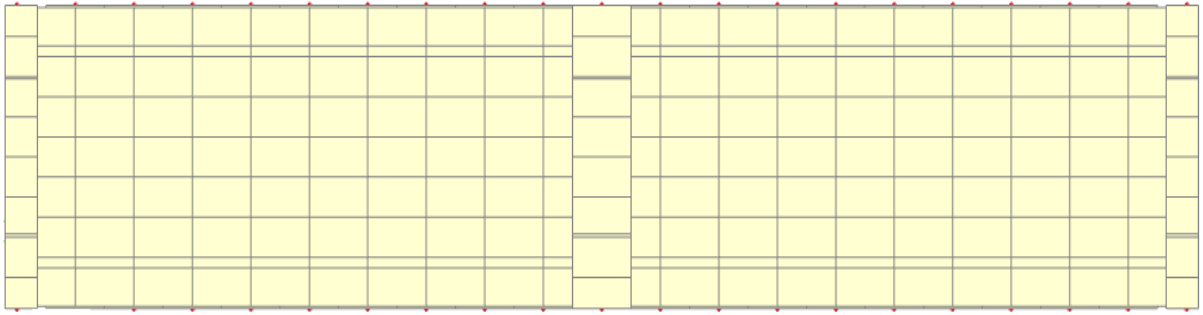
Za proračun unutarnjih sila uslijed djelovanja opterećenja izrađen je numerički model konstrukcije. Proračun nosive konstrukcije građevine provodi se pomoću Scia Engineer softwera. Predmetna nosiva konstrukcija modelirana je štapnim elementima. Gornji ustroj mosta modeliran je upinjanjem štapova u uzdužnom 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 sa 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 je masa ploče uvrštena u masu uzdužnih štapova. Osnovni gabariti proračunskog model, svojstva materijala i poprečnih presjeka prikazani su u nastavku.



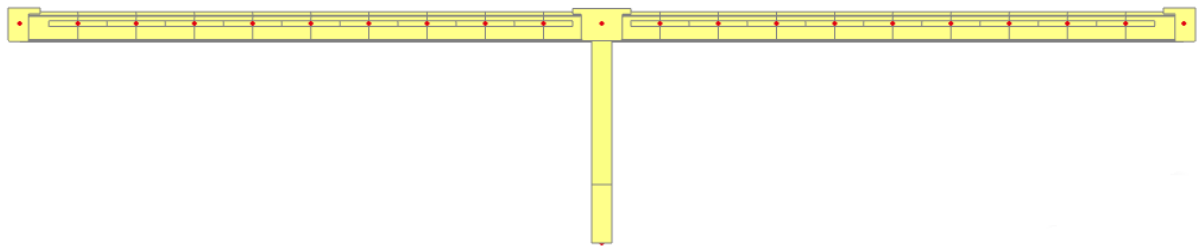
*Slika 3. Prikaz numeričkog modela*



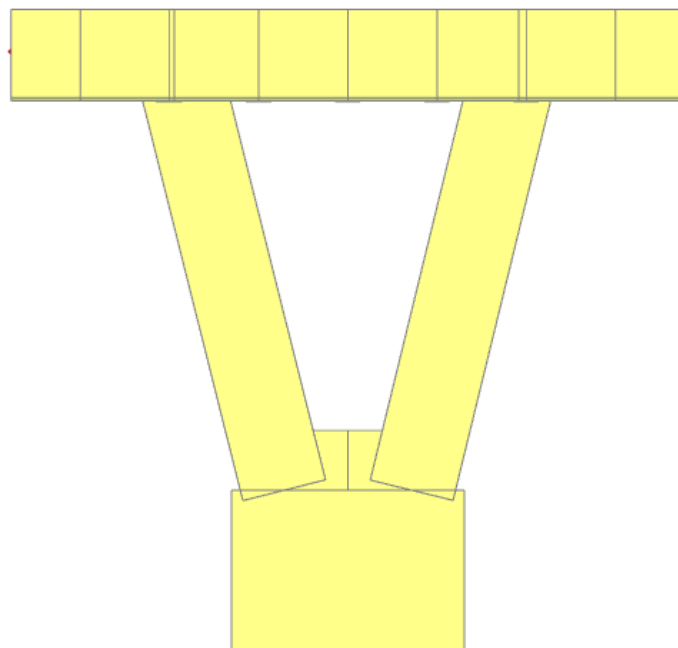
*Slika 4. Prikaz renderiranog numeričkog modela*



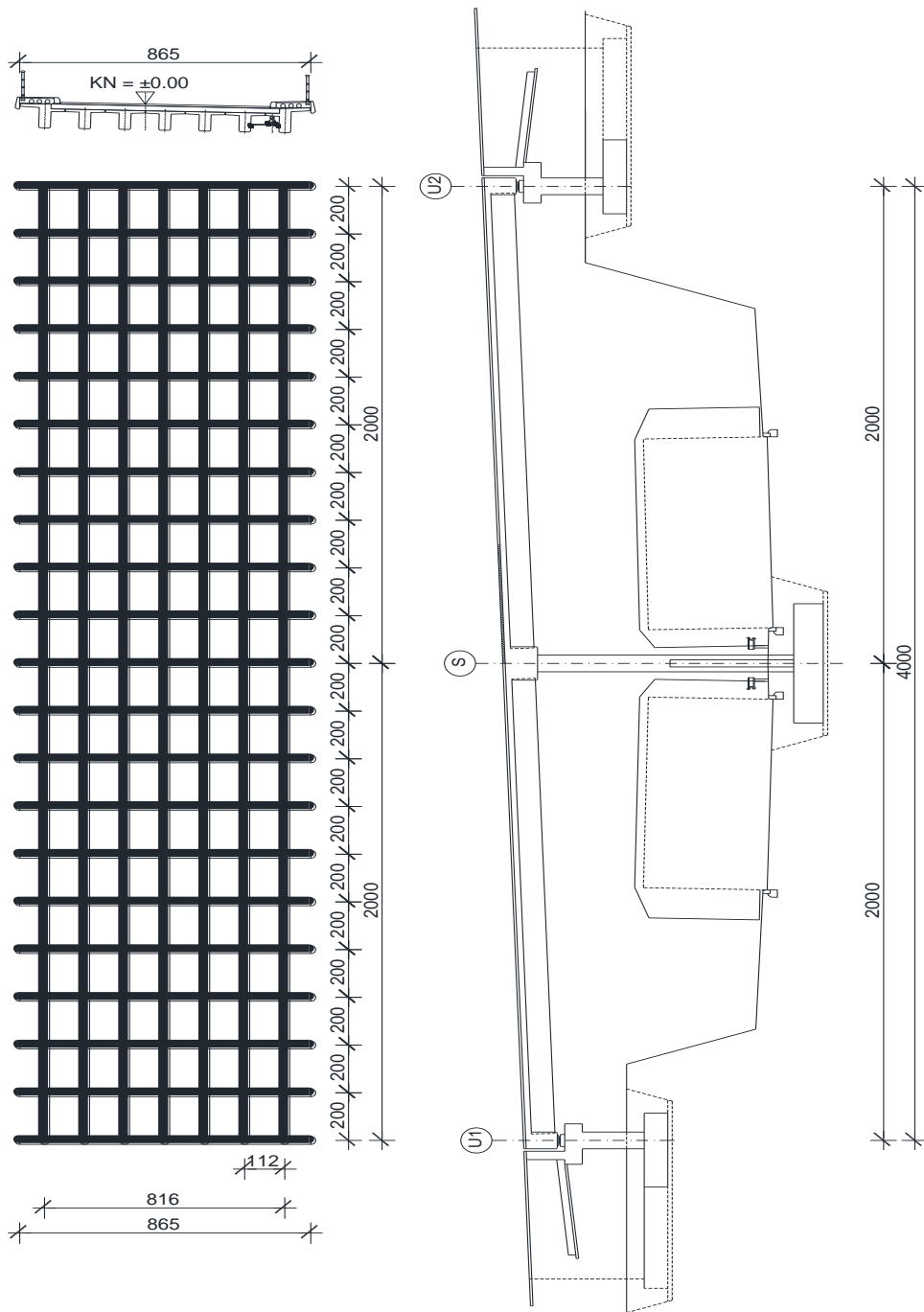
*Slika 5. Tlocrt numeričkog modela*



*Slika 6. Pogled na most*

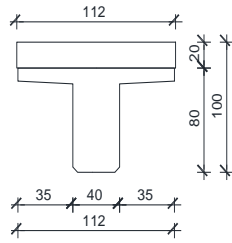


*Slika 7. Pogled na stup*



Slika 8. Prikaz proračunskog modela

Rasponski nosac:

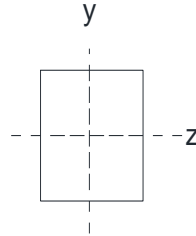


$$A = 0.619 \text{ m}^2$$

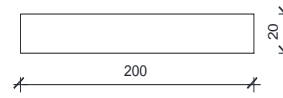
$$I_y = 0.0515 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.0389 \text{ m}^4$$

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



Kolnicka ploca:



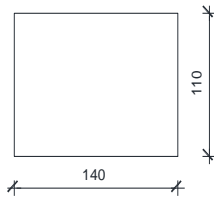
$$A = 0.4 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.0013 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.0380 \text{ m}^4$$

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

Poprecni nosac - stup:



$$A = 1.620 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.171 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.303 \text{ m}^4$$

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

Poprecni nosac - upornjak:



$$A = 0.81 \text{ m}^2$$

$$I_y = 0.0867 \text{ m}^4$$

$$I_z = 0.0380 \text{ m}^4$$

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

Slika 9. Karakteristike poprečnih presjeka gornjeg ustroja mosta

## 2.4. OPTEREĆENJE I REZULTATI PRORAČUNA

U obzir su uzeta sljedeća 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

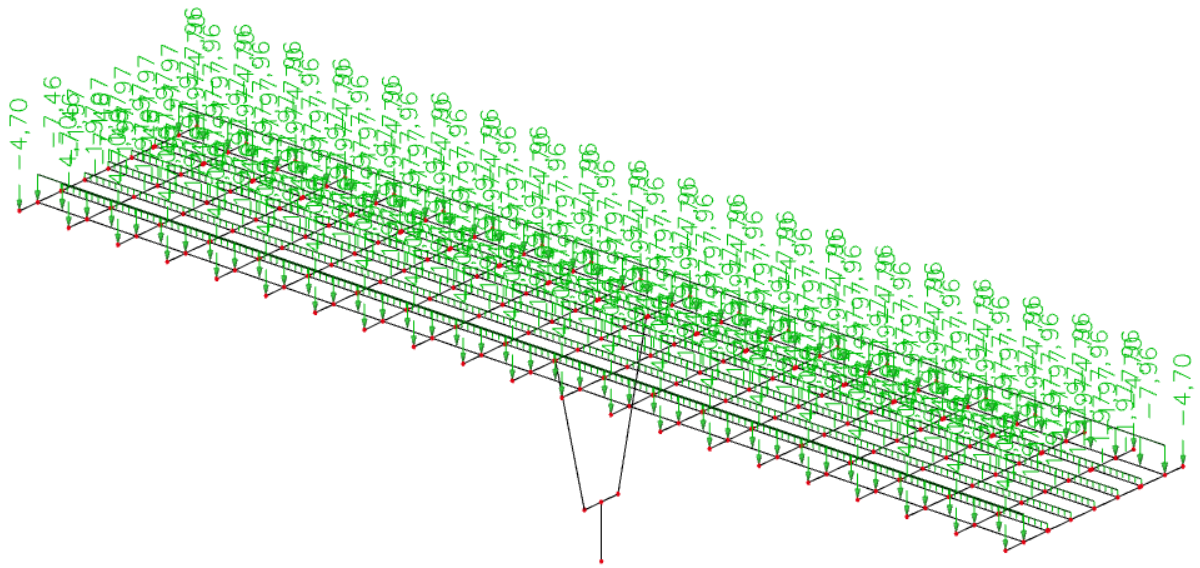
Sile od dodatnog stalnog opterećenja:

- Vijenac  $0.55 \cdot 0.12 \cdot 25 = 1.65 \text{ kN/m}^1$
- Ograda  $= 0.7 \text{ kN/m}^1$
- Cijev za odvodnju  $= 0.5 \text{ kN/m}^1$
- Pješačka staza  $0.30 \cdot 25 = 7.5 \text{ kN/m}^2$
- Zastor  $0.08 \cdot 22 = 1.76 \text{ kN/m}^2$

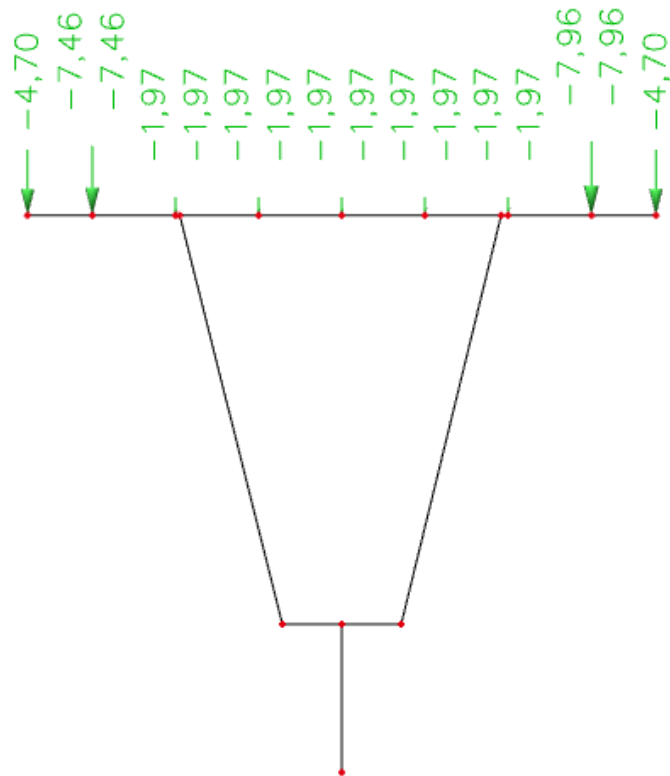
Pretpostavlja se da se ukupno opterećenje raspodjeljuje na uzdužne nosače:

- Srednji nosač  $- 1.76 \times 1.12 = 1.97 \text{ kN/m}$
- Krajnji nosač lijevo  $- 7.5 \times (1.12+0.87) / 2 + 0.5 = 7.96 \text{ kN/m}$
- Krajnji nosač desno  $- 7.5 \times (1.12+0.87) / 2 = 7.46 \text{ kN/m}$
- Rubovi  $- (1,65 + 0.7) \times 2 = 4.70 \text{ Kn}$

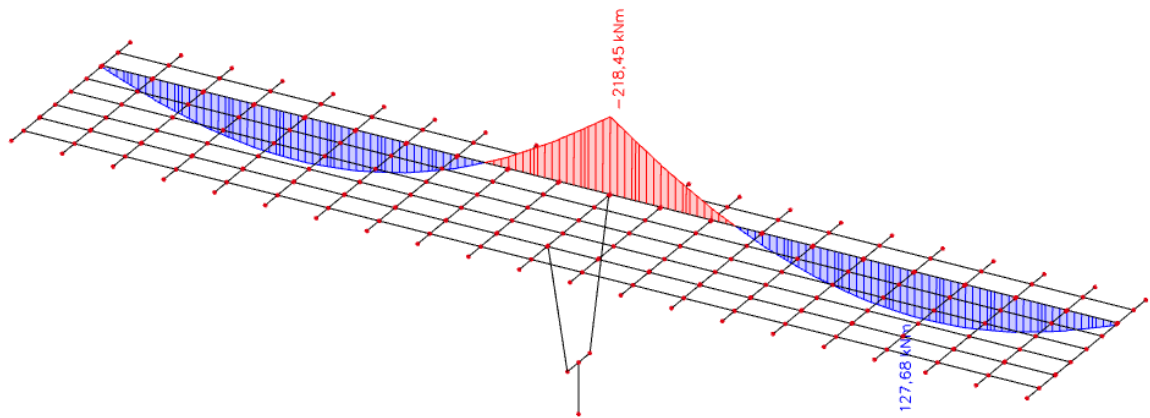




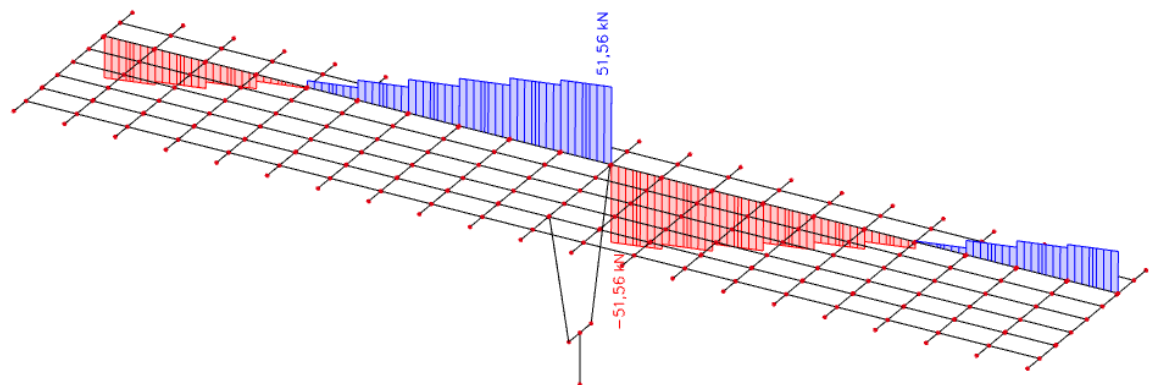
Slika 10. Dodatno stalno opterećenje



Slika 11. Dodatno stalno opterećenje



Slika 12. Dodatno stalno opterećenje – momenti ( $M_y$ ) u kNm



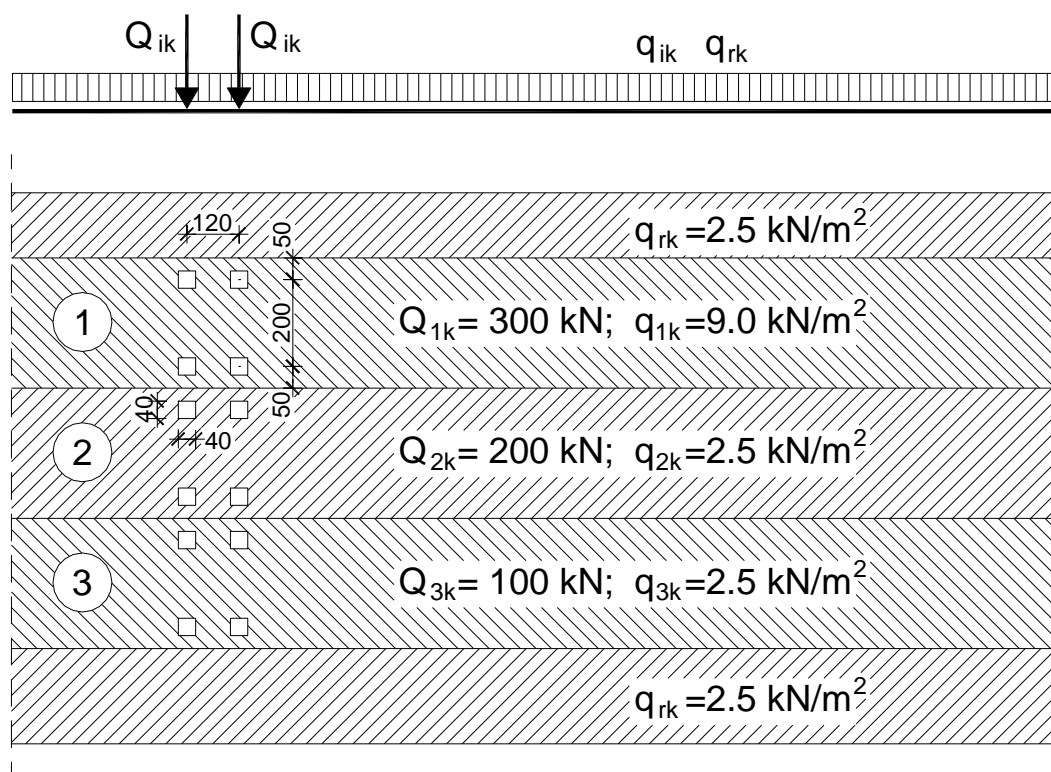
Slika 13. Dodatno stalno opterećenje – poprečne sile ( $V_z$ ) u kN

## 2.4.2. Pokretno opterećenje

Pokretna opterećenja na mostu zamjenjuju se tipskim opterećenjima na način propisan EC1. Za cestovne mostove tipiska opterećenja predstavljaju tipiska 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 upornjak. Proračuni su prikazani u nastavku.



Slika 14. Prikaz načina opterećivanja mosta pokretnim opterećenjem

KONTINUIRANO OPTEREĆENJE NA UZDUŽNIM NOSAČIMA (s desna prema lijevo):

Nosač 1:  $2.5 \cdot 1.12 = 3.575 \text{ kN/m}^1$

Nosač 2:  $2.5 \cdot 1.12 = 2.8 \text{ kN/m}^1$

Nosač 3:  $2.5 \cdot 1.12 = 2.8 \text{ kN/m}^1$

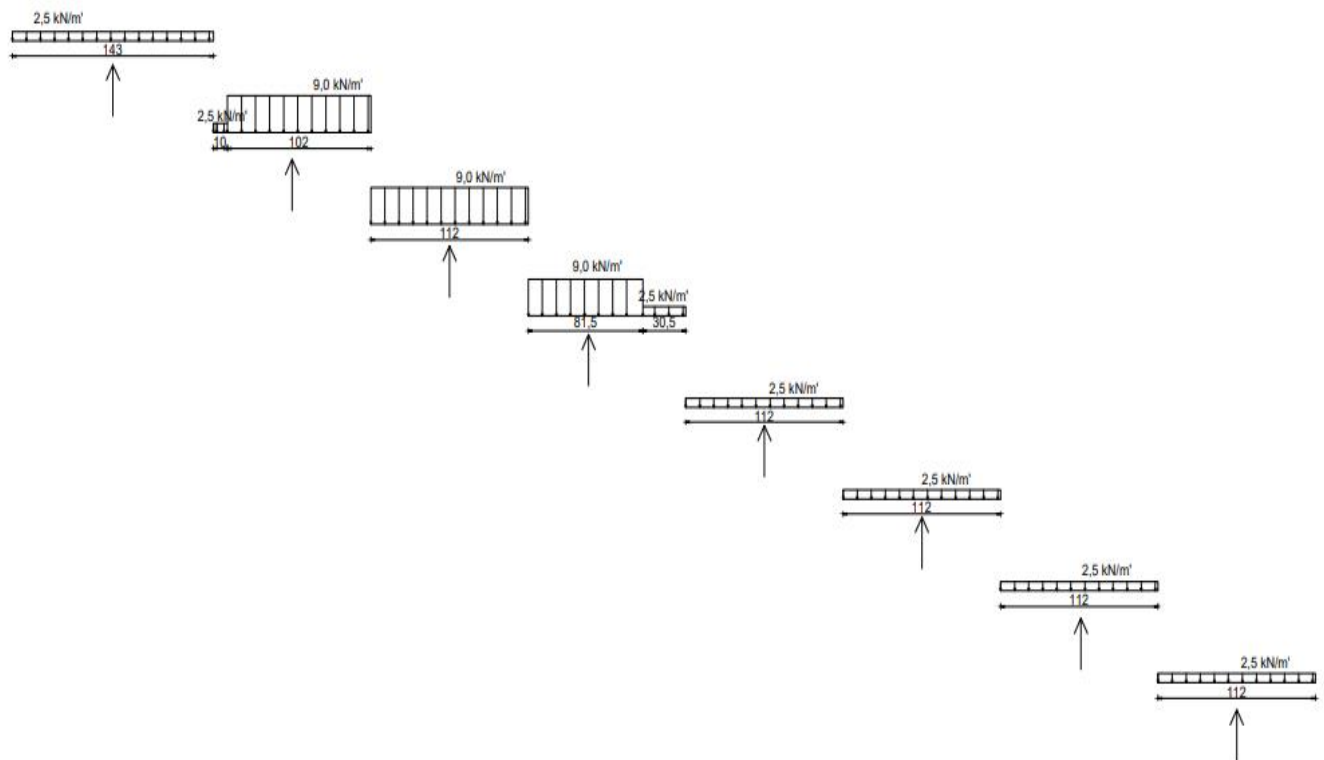
Nosač 4:  $2.5 \cdot 0,385 + 9 \cdot 0.735 = 8.1 \text{ kN/m}^1$

Nosač 5:  $9 \cdot 1.12 = 10.08 \text{ kN/m}^1$

Nosač 6:  $9 \cdot 1.02 + 2,5 \cdot 0,10 = 9.95 \text{ kN/m}^1$

Nosač 7:  $2.5 \cdot 1.43 = 3.575 \text{ kN/m}^1$

$$\Sigma = 40.88 \text{ kN/m}^1$$



Slika 15. Prikaz raspodjele kontinuranog opterećenja

KONCENTRIRANE SILE OD TIPSKOG VOZILA (s desna prema lijevo):

SILA 1:  $(100 \cdot 10.25) / 112 = 9.16 \text{ kN}$

SILA 2:  $(100 \cdot 101.75) / 112 = 90.85 \text{ kN}$

SILA 3:  $(100 \cdot 34.25) / 112 = 30.58 \text{ kN}$

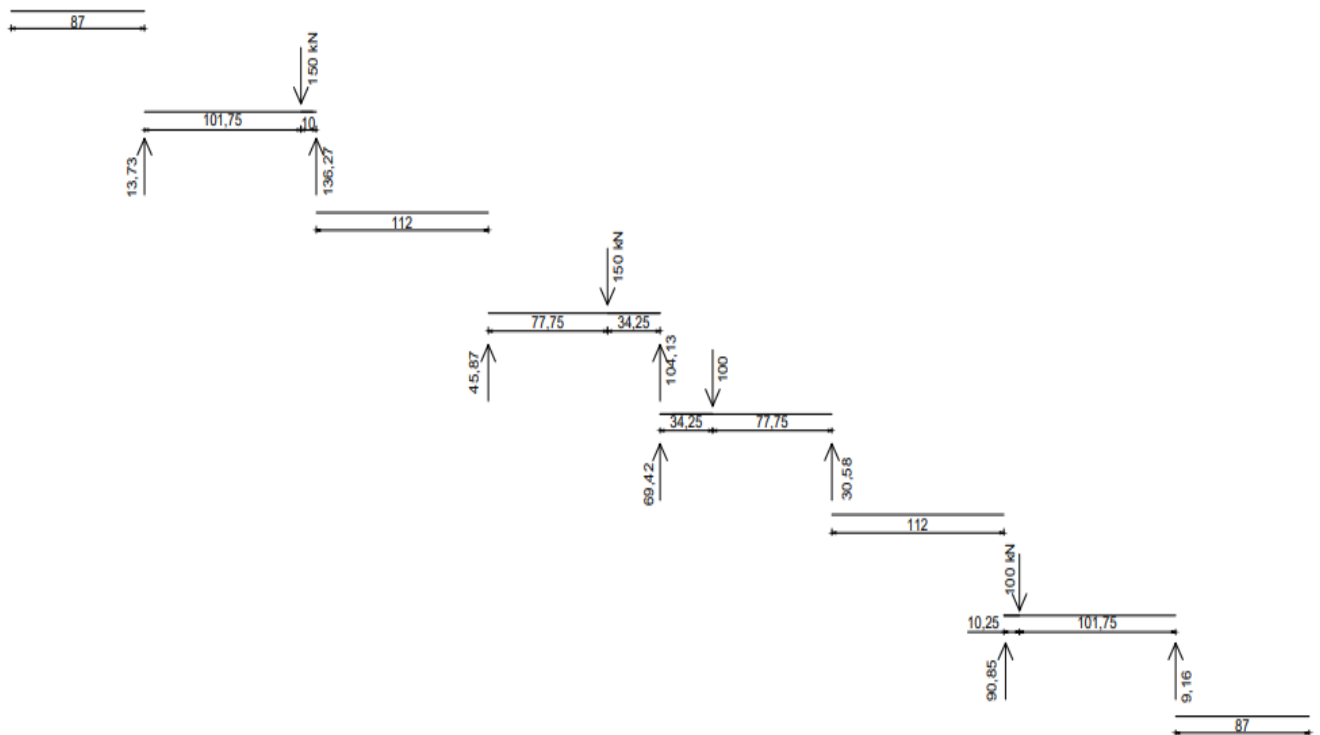
SILA 4:  $(100 \cdot 77.75) / 112 + (150 \cdot 77.75) / 112 = 69.42 + 104.13 = 173.55 \text{ kN}$

SILA 5:  $(150 \cdot 34.25) / 112 = 45.87 \text{ kN}$

SILA 6:  $(150 \cdot 101.75) / 112 = 136.27 \text{ kN}$

SILA 7:  $(150 \cdot 10.25) / 112 = 13.73 \text{ kN}$

$\Sigma = 500 \text{ kN}$



Slika 16. Prikaz raspodjele koncentrirane sile od tipskog vozila

#### KONTINUIRANO OPTEREĆENJE NA UZDUŽNIM NOSAČIMA:

nosač 1:  $q = 3.575 \text{ kN/m'}$

nosač 2:  $q = 2.8 \text{ kN/m'}$

nosač 3:  $q = 2.8 \text{ kN/m'}$

nosač 4:  $q = 8.1 \text{ kN/m'}$

nosač 5:  $q = 10.08 \text{ kN/m'}$

nosač 6:  $q = 9.95 \text{ kN/m'}$

nosač 7:  $q = 3.575 \text{ kN/m'}$

#### KONCENTRIRANE SILE OD TIPSKOG VOZILA:

$F_1 = 9.16 \text{ kN}$

$F_2 = 90.85 \text{ kN}$

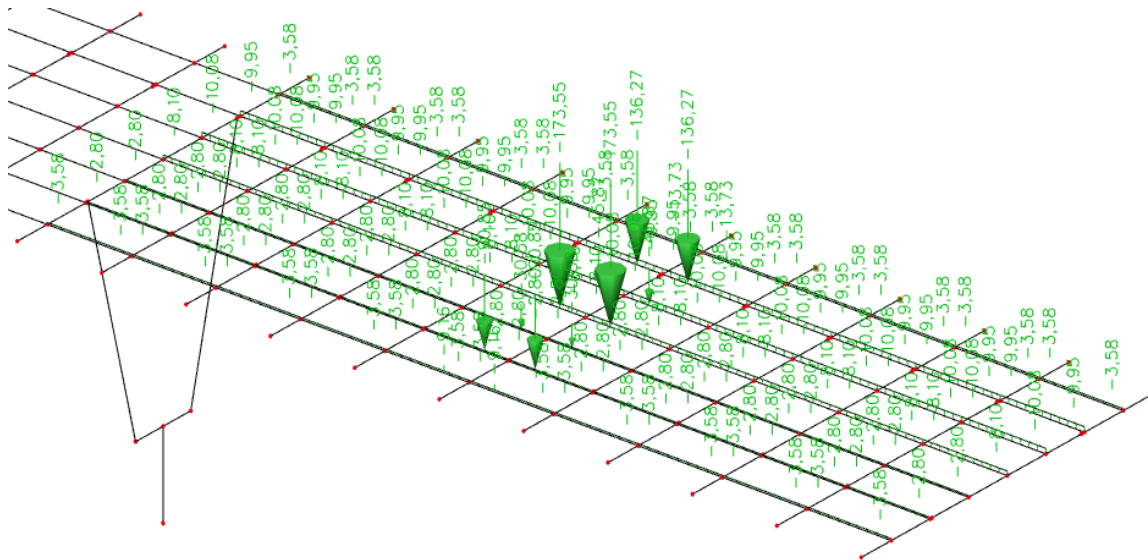
$F_3 = 30.58 \text{ kN}$

$F_4 = 173.55 \text{ kN}$

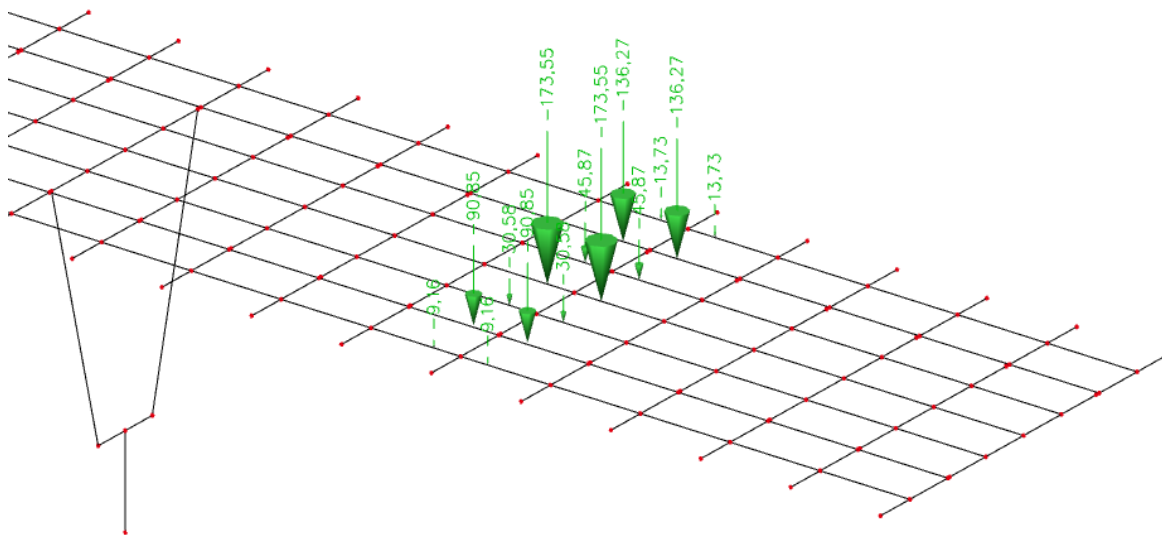
$F_5 = 45.87 \text{ kN}$

$F_6 = 136.27 \text{ kN}$

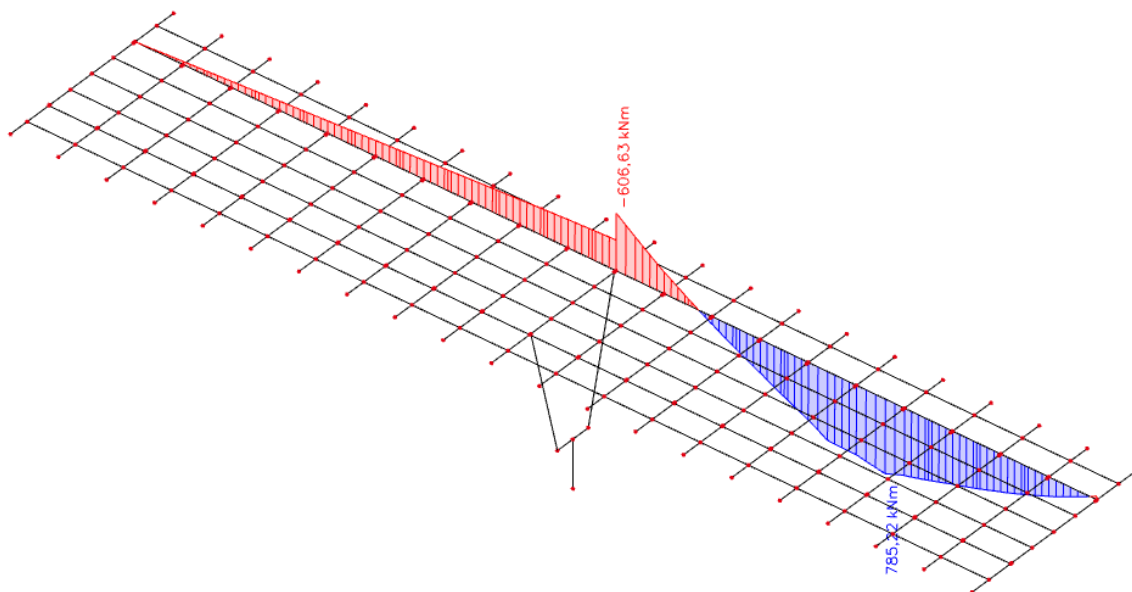
$F_7 = 13.73 \text{ kN}$



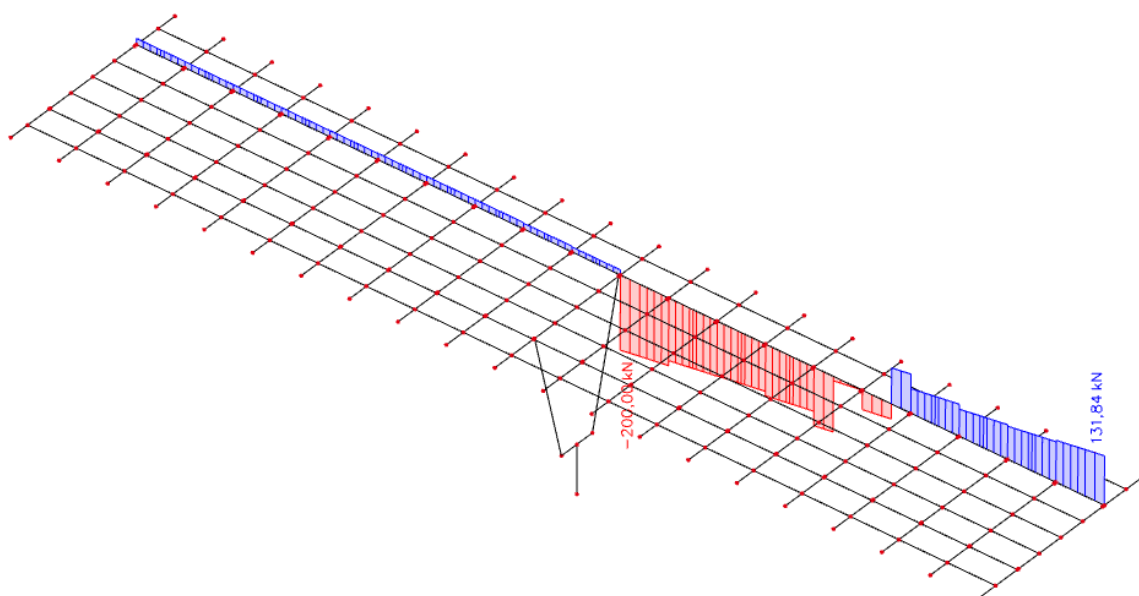
Slika 17. Pokretno opterećenje za maksimalni moment u polju



Slika 18. Prikaz tipskog vozila za maksimalni moment u polju



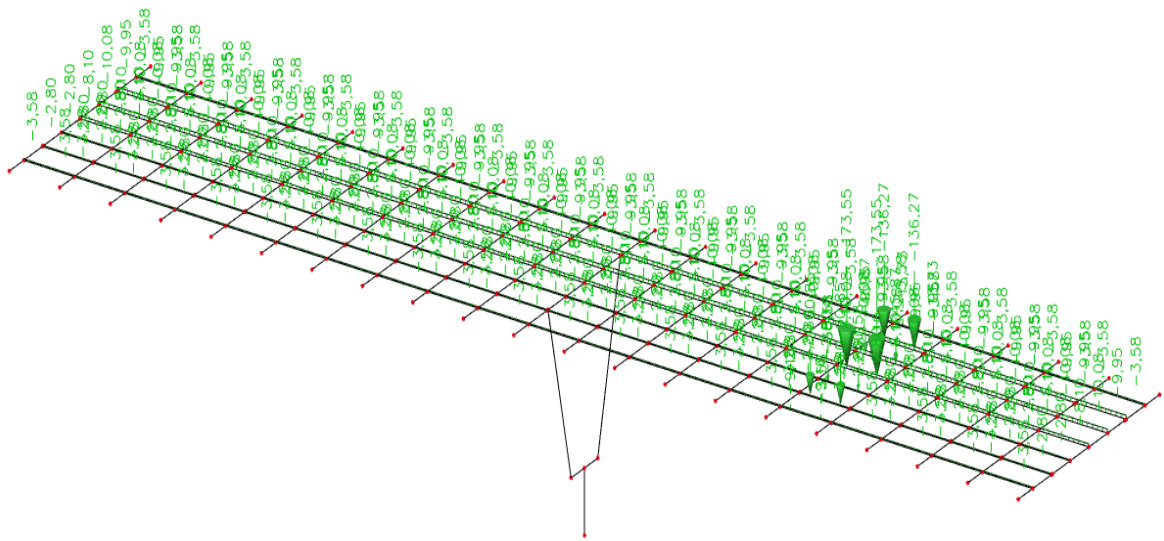
Slika 19. Pokretno opterećenje - momentni dijagram  $M_y$  (kNm)



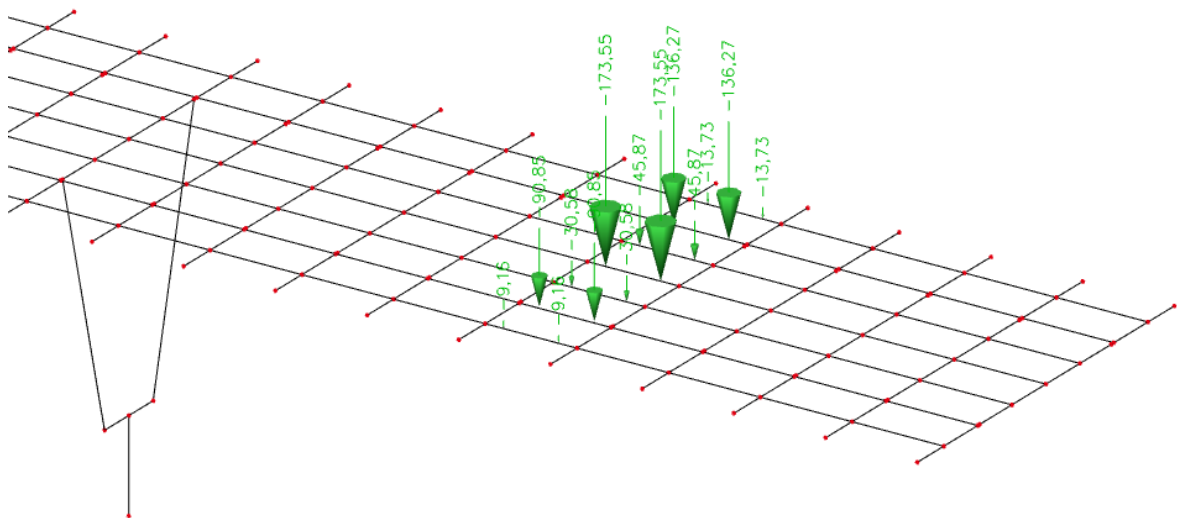
Slika 20. Pokretno opterećenje – dijagram poprečne sile  $V_z$  (kN)



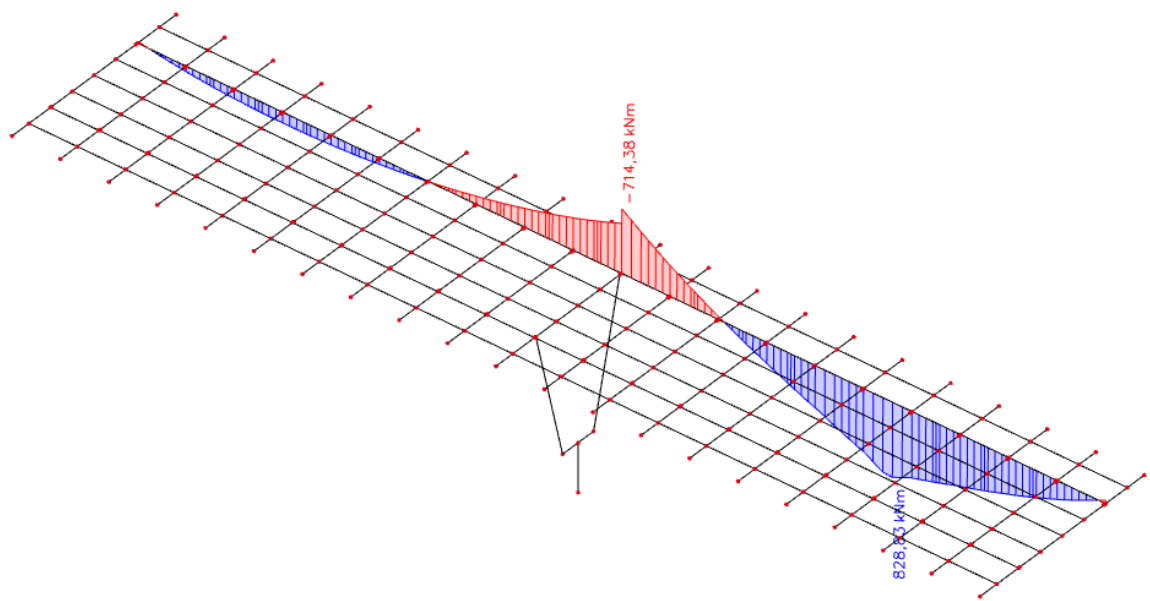
- Pokretno opterećenje – maksimalni moment pri stupu



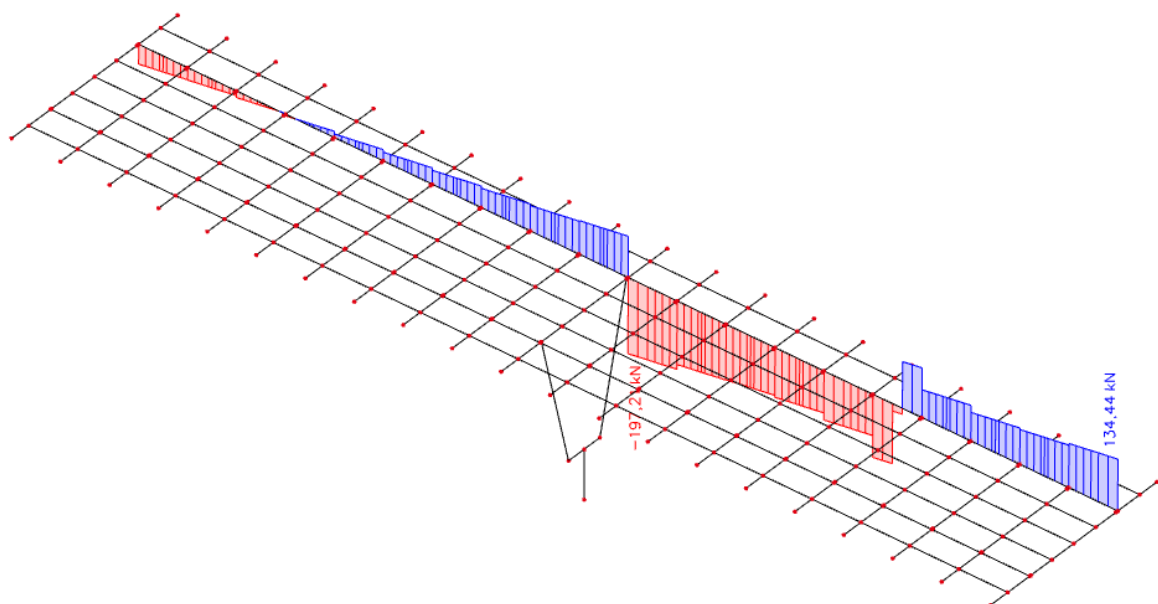
Slika 21. Pokretno opterećenje za maksimalni moment pri stupu



Slika 22. Prikaz tipskog vozila za maksimalni moment pri stupu

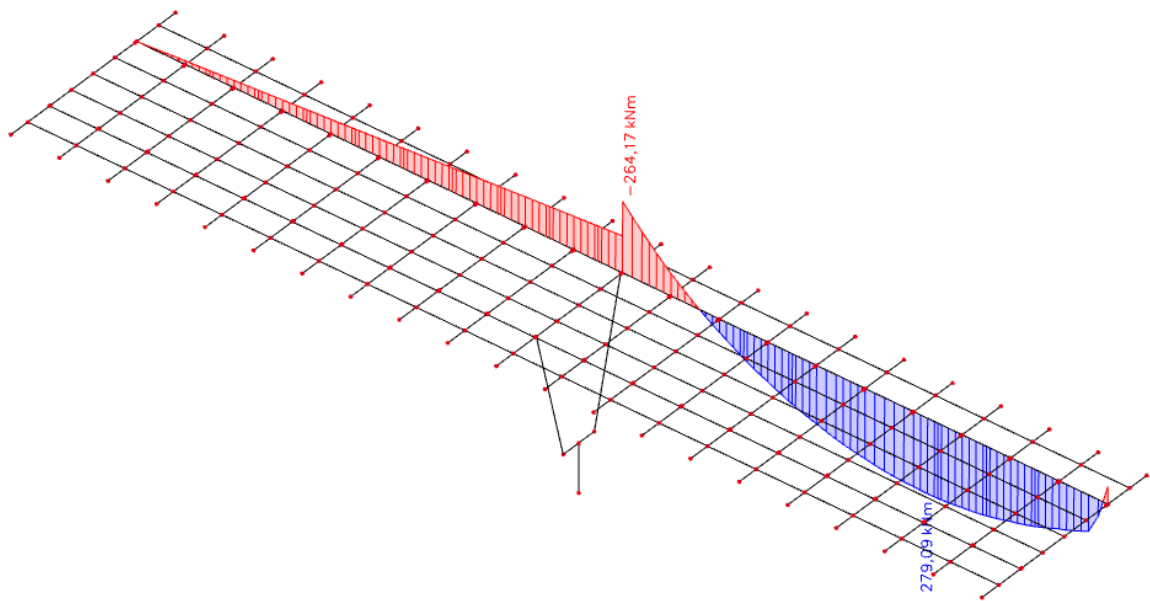


Slika 23. Pokretno opterećenje - maksimalni moment pri stupu - momentni dijagram  $M_y$  (kNm)

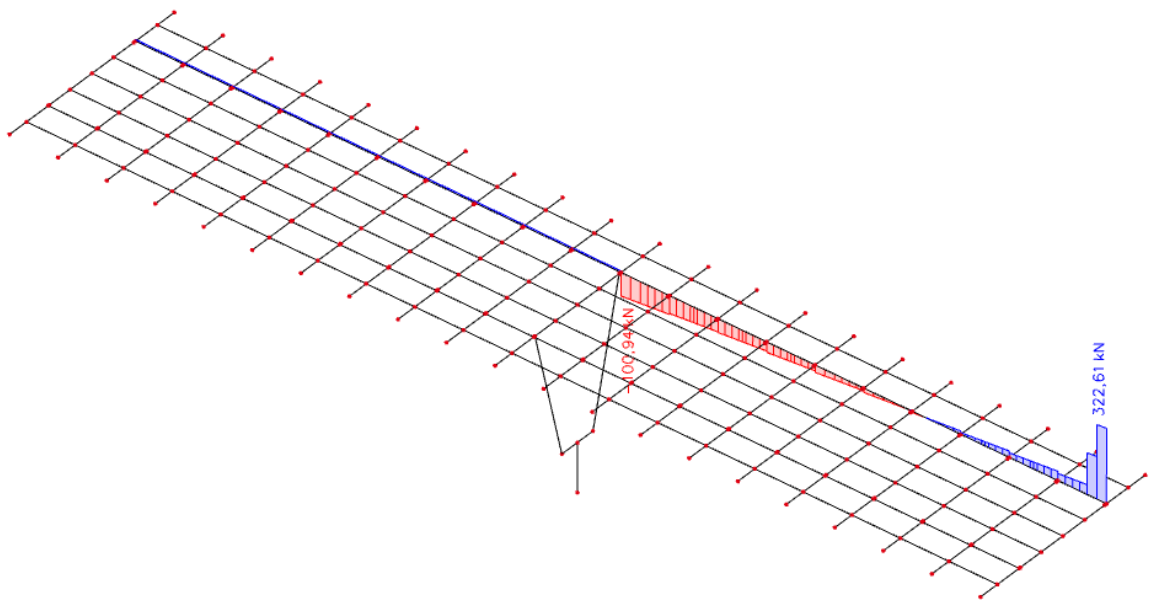


Slika 24. Pokretno opterećenje - maksimalni moment pri stupu – dijagram poprečne sile  $V_z$  (kN)



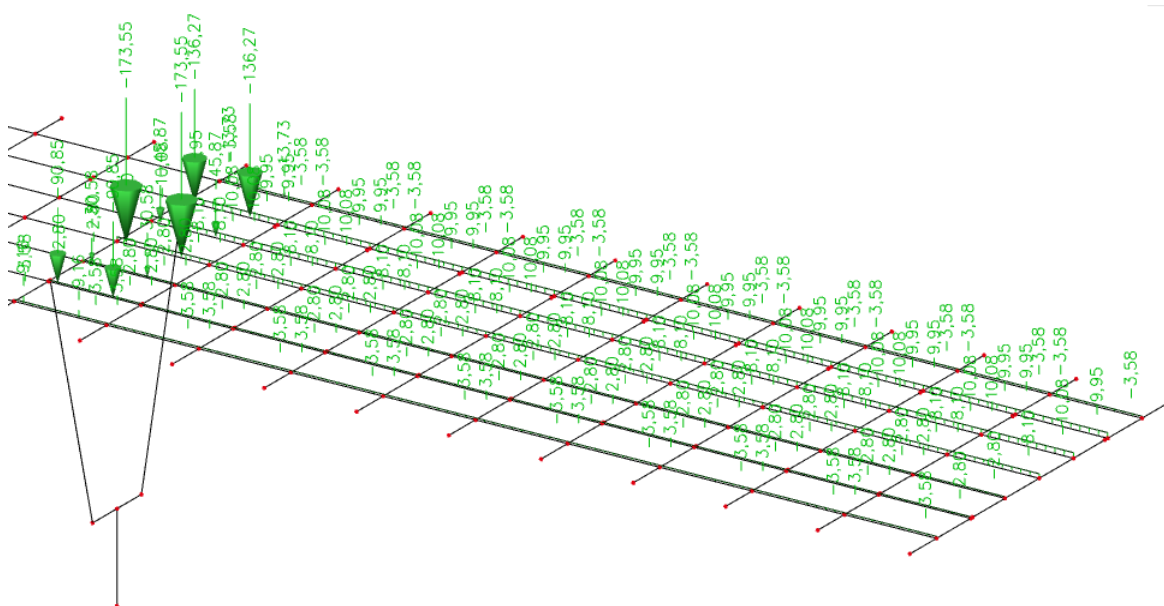


Slika 27. Pokretno opterećenje - maksimalna poprečna sila pri upornjaku - momenti  $M_y$  (kNm)

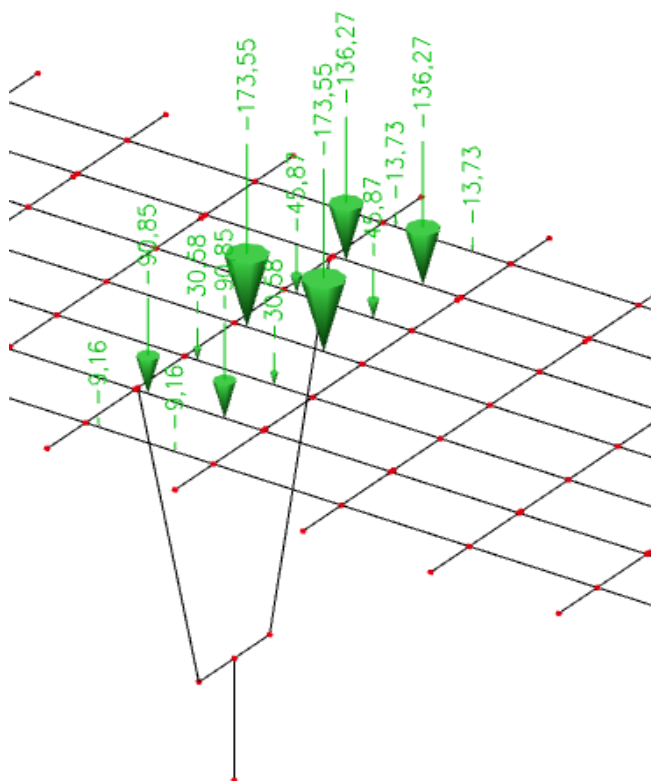


Slika 28. Pokretno opterećenje - maksimalna poprečna sila pri upornjaku – poprečne sile  $V_z$  (kN)

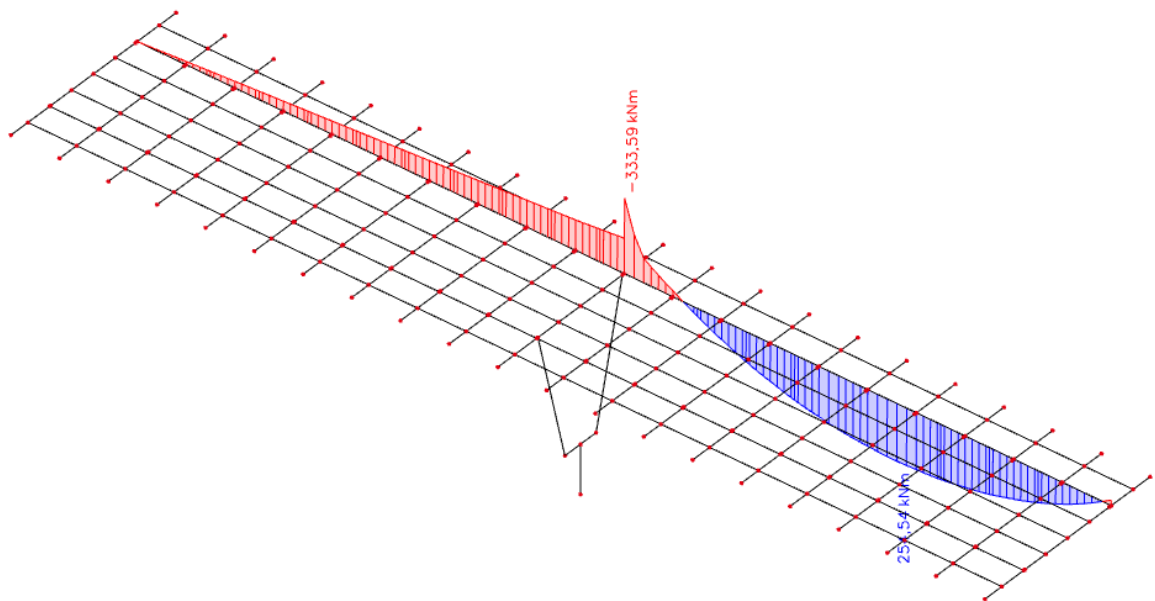
- Pokretno opterećenje -maksimalna poprečna sila pri stupu



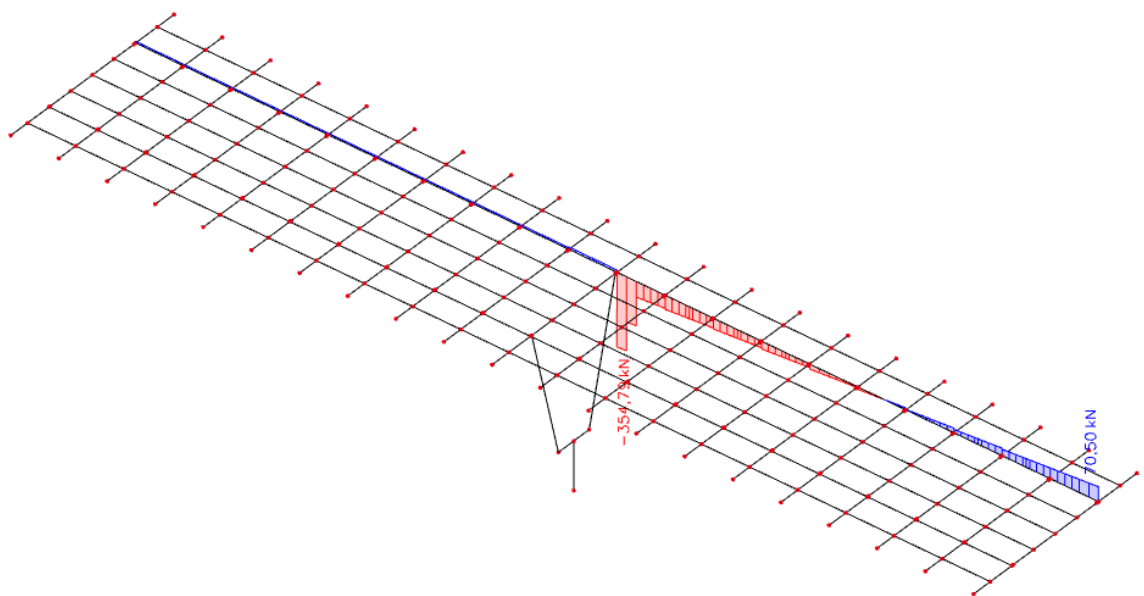
Slika 15. Pokretno opterećenje za maksimalnu poprečnu silu pri stupu



Slika 30. Prikaz tipskog vozila za maksimalnu poprečnu silu pri stupu

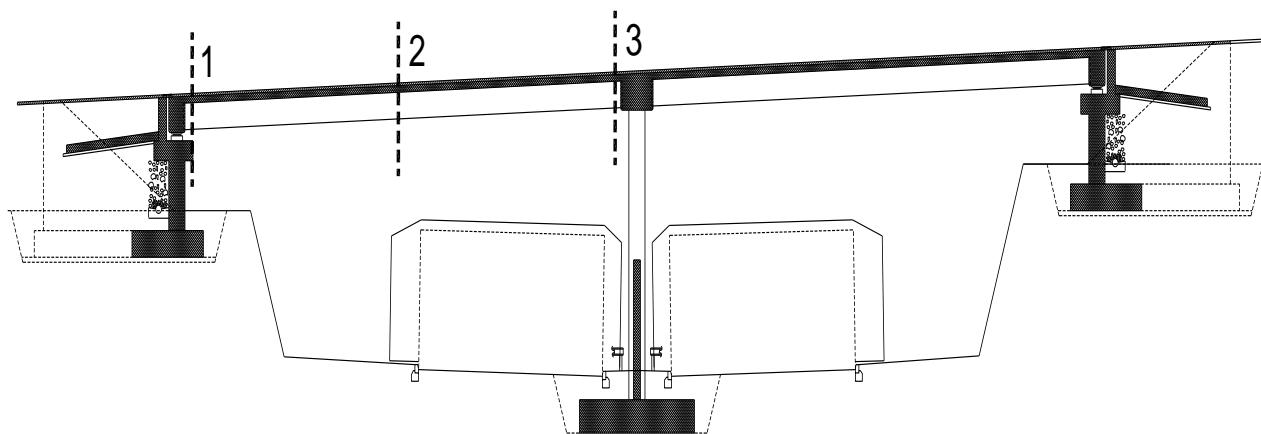


Slika 31. Pokretno opterećenje - maksimalna poprečna sila pri stupu - momenti  $M_y$  (kNm)



Slika 32. Pokretno opterećenje - maksimalna poprečna sila pri stupu – poprečna sile  $V_z$  (kN)

### 2.4.3. Proračun uzdužnog nosača nakon sprezanja nosača s pločom



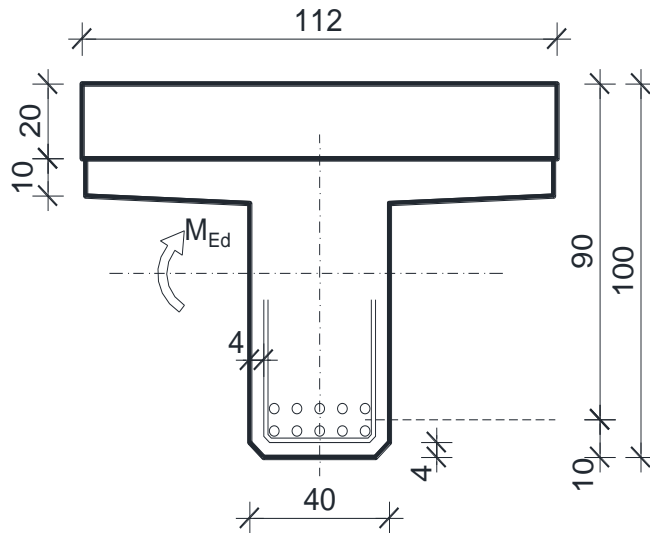
Slika 33. Uzdužna dispozicija mosta

| Utjecaj                              |                       | 1-1    | 2-2    | 3-3    |
|--------------------------------------|-----------------------|--------|--------|--------|
| Vlastita težina nosača               | $M_{g1}$ [kNm]        | 0.0    | 459,20 | 0.0    |
|                                      | $V_{g1}$ [kN]         | 96,17  | 0.0    | 96,17  |
| Težina kolničke ploče                | $M_{g2}$ [kNm]        | 0.0    | 260,38 | 0.0    |
|                                      | $V_{g2}$ [kN]         | 54,53  | 0.0    | 54,53  |
| Dodatni stalni teret                 | $M_{\square g}$ [kNm] | 0.0    | 127,68 | 218,45 |
|                                      | $V_{\square g}$ [kN]  | 27,86  | 0.0    | 51,56  |
| Najnepovoljnije prometno opterećenje | $M_q$ [kNm]           | 0.0    | 785,22 | 714,38 |
|                                      | $V_q$ [kN]            | 322,61 | 0.0    | 354,79 |

POTREBNA ARMATURA OD SAVIJANJA ZA FAZU NAKON SPREZANJA NOSAČA

- PRESJEK U POLJU

Dimenzioniranje na moment savijanja



$$C\ 35/45 \Rightarrow f_{ck}$$

$$= 35.0\ MPa$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{35.0}{1.5} = 23.3\ MPa$$

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

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

$$= 392.3\ MPa$$

$$d = 90\ cm$$

$$b = 112\ cm$$

$$M_{\Delta g} = 127,68\ kNm; \quad M_q = 785,22\ kNm$$

$$M_{Ed} = \gamma_g \cdot M_{\Delta g} + \gamma_q \cdot M_q = 1.35 \cdot 127,68 + 1.50 \cdot 785,22 = 1350,198\ kNm$$

$$\mu_{Ed} = \frac{M_{Ed}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{1350,198 \cdot 100}{112 \cdot 90^2 \cdot 23.3} = 0.0639$$

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

$$\text{oci tan } o: \varepsilon_{c2} = 1.5\text{‰}; \quad \xi = 0.130; \quad \zeta = 0.953$$

$$x = \xi \cdot d = 0.130 \cdot 90 = 11,7\ cm < h_{pl} = 30.0\ cm$$

$$A_{s1,2} = \frac{M_{Ed}}{\zeta d f_{yd}} = \frac{1350,198 \cdot 100}{0.953 \cdot 90 \cdot 392} = 40,16\ cm^2$$

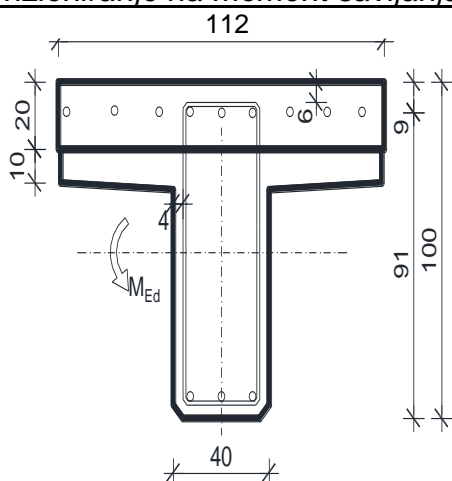
$$A_{s1,1} = 36,54\ cm^2$$

$$A_{s1} = A_{s1,1} + A_{s1,2} = 36,54 + 40,16 = 76,70\ cm^2$$

**Odabrano: 10Ø32 = 80,42 cm<sup>2</sup>**



• **PRESJEK IZNAD STUPA**  
Dimenzioniranje na moment savijanja



$$C\ 35/45 \Rightarrow f_{ck} = 35.0\ MPa$$

$$f_{cd} = \frac{f_{ck}}{\gamma_c} = \frac{35.0}{1.5} = 23.3\ MPa$$

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

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = \frac{450.0}{1.15} = 392.3\ MPa$$

$$d = 91\ cm$$

$$b = 40\ cm$$

$$M_{\Delta g} = 218,45\ kNm; \quad M_q = 714,38\ kNm$$

$$M_{Ed} = \gamma_g \cdot M_{\Delta g} + \gamma_q \cdot M_q = 1.35 \cdot 218,45 + 1.50 \cdot 714,35 = 1366,43\ kNm$$

$$\mu_{Ed} = \frac{M_{Ed}}{bd^2 f_{cd}} = \frac{1366,43 \cdot 100}{40 \cdot 91^2 \cdot 23.0} = 0.206$$

$$\text{za } \varepsilon_{s1} = 10\text{‰}; \quad \text{oci } \tan o: \mu_{Ed, lim} = 0,187; \quad \zeta = 0.892$$

$$M_{Rd, lim} = \mu_{Ed, lim} \cdot b \cdot d^2 \cdot f_{cd} = 0,187 \cdot 40 \cdot 91^2 \cdot 23 = 1238,83$$

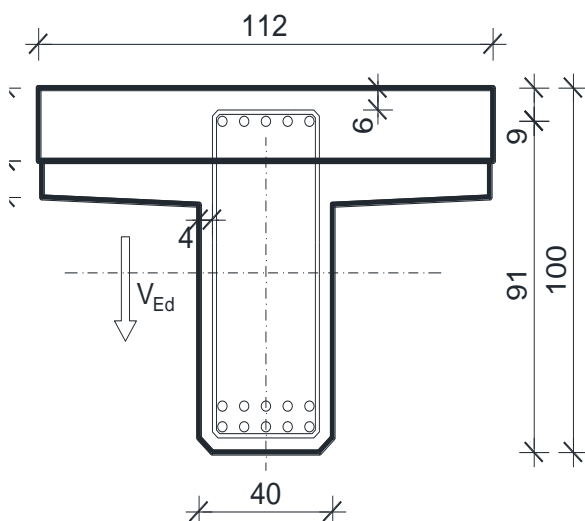
$$A_{s1} = \frac{M_{Rd, lim}}{\zeta \cdot d \cdot f_{yd}} + \frac{M_{Ed} - M_{Rd, lim}}{(d - d_2) \cdot f_{yd}} = \frac{1238,83 \cdot 100}{0,892 \cdot 91 \cdot 392} + \frac{(1366,43 - 1238,83) \cdot 100}{(91 - 6) \cdot 392} = 42,73\ cm^2$$

**Odabrano: 9Ø25 = 44,18 cm<sup>2</sup>**

$$A_{s,2} = \frac{M_{Ed} - M_{Rd, lim}}{(d - d_2) \cdot f_{yd}} = \frac{(1366,43 - 1238,83) \cdot 100}{(91 - 6) \cdot 392} = 3,83\ cm^2$$

**Odabrano: 3Ø14 = 4,62 cm<sup>2</sup>**

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



$$V_{g1} = 96,17 \text{ kN}$$

$$V_{g2} = 54,53 \text{ kN}$$

$$V_{\Delta g} = 51,56 \text{ kN}$$

$$V_q = 354,79 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} = \gamma_g \cdot (V_{g1} + V_{g2} + V_{\Delta g}) + \gamma_q \cdot V_q = 1.35 \cdot (96,17 + 54,53 + 51,56) + 1.5 \cdot 354,79$$

$$V_{Ed} = 805,24 \text{ kN}$$

Dio poprečne sile koju preuzima beton i uzdužna armatura:

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

$$k = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{d}} = 1.0 + \sqrt{\frac{200}{910}} = 1,47 \leq 2.0 \Rightarrow k = 1,47$$

$$k_1 = 0.15$$

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

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

$$\sum A_s \approx 80.0 \text{ cm}^2; \rho_l = \frac{\sum A_s}{A_c} = \frac{80.0}{40 \cdot 100} = 0.02 \geq 0.02; \rho_l = 0.02$$

$$V_{Rd,c} = \left[ 0.12 \cdot 1,47 \cdot (100 \cdot 0.02 \cdot 35.0)^{\frac{1}{3}} + 0.15 \cdot 0.0 \right] \cdot 400 \cdot 910$$

$$V_{Rd,c} = 264626 \text{ N} = 264,43 \text{ kN}$$

$V_{Rd,c}$  mora biti veća od:

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

$$k_1 = 0.15$$

$$v_{min} = 0.035 * 1,47^{3/2} * 35^{1/2} = 0.369$$

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

$$V_{Rd,c} \geq 0.369 \cdot 400 \cdot 910$$

$$V_{Rd,c} \geq 134316 \text{ N} = 134,3 \text{ kN} \rightarrow \text{uvjet zadovoljen}$$

Dio poprečne sile koju mogu preuzeti tlačne dijagonale:

$$V_{Rd,max} = 0.5 * v * b_w *$$

$$v = 0.6 \left[ 1.0 - \frac{f_{ck}}{250} \right] = 0.6 \left[ 1.0 - \frac{35}{250} \right] = 0.516$$

$$V_{Rd,max} = 3286920 \text{ N} = 3286,92 \text{ kN} > V_{Ed,max}$$

Maksimalna poprečna sila:

$$V_{Ed} = 805.24 \text{ kN}$$

$$V_{Ed}/V_{Rd,max} = 805.24/3286,92 = 0,245 \Rightarrow V_{Ed} = 0.245 V_{Rd,max}$$

$$S_{max} = \min \{0.75d ; 30\text{cm}\}$$

$$\min \{68,25 ; 30\text{cm}\} \Rightarrow S_{max} = 30 \text{ cm}$$

$$\rho = 0.00110$$

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

$$A_{sw,min} = \frac{\rho_{w,min} \cdot s_{max} \cdot b_w}{m} = \frac{0.0011 \cdot 30 \cdot 40}{2} = 0.66 \text{ cm}^2$$

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

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

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

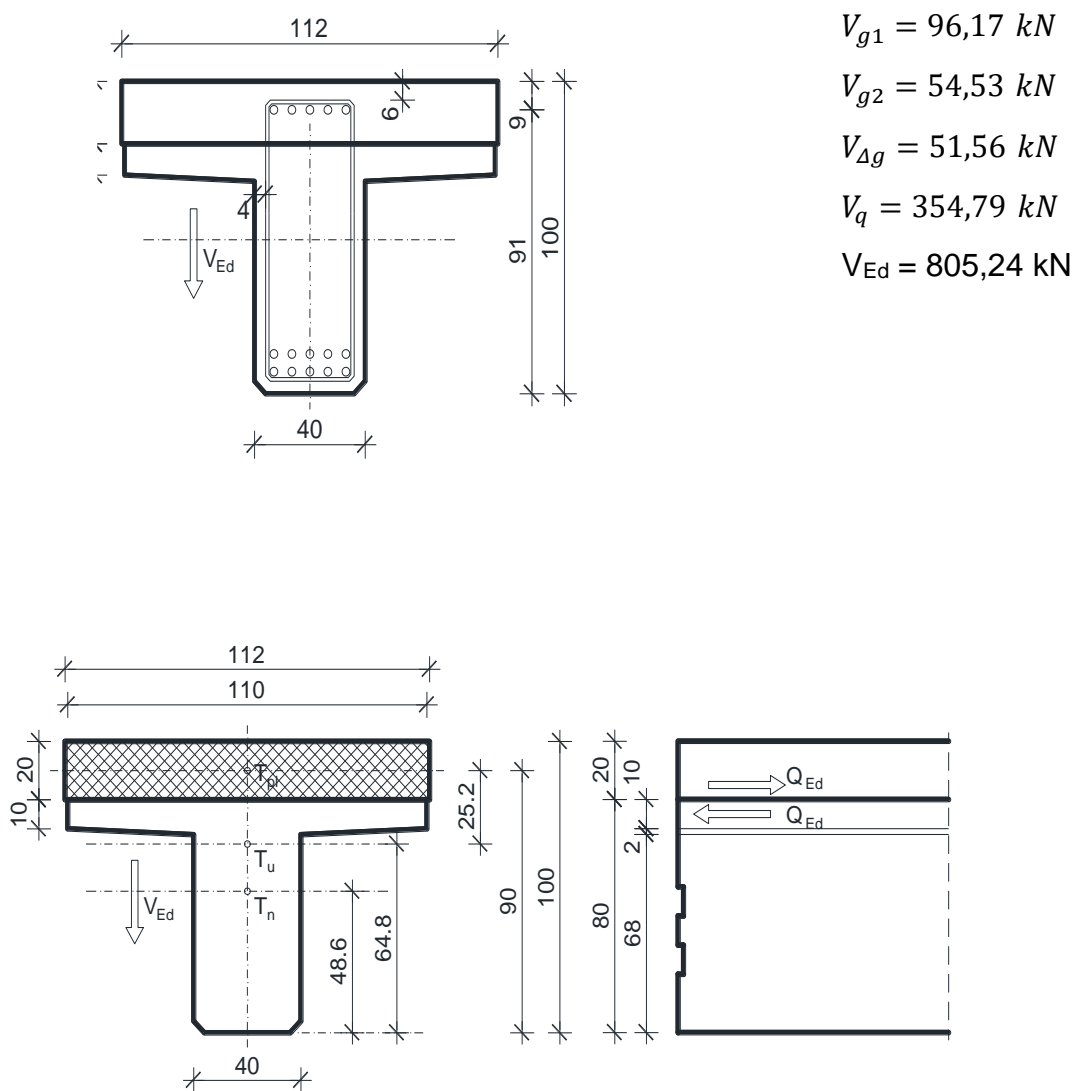
$$V_{Rd,s} = \frac{1.13}{30} \cdot (0.9 \cdot 91) \cdot 39.13 \cdot 2 = 241.42 \text{ kN}$$

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

$$s_{pot} \leq \frac{m \cdot A_{sw} \cdot f_{ywd} \cdot z}{V_{Ed}} = \frac{4 \cdot 1.13 \cdot 39.2 \cdot (0.9 \cdot 91)}{805,24} = 18,02 \text{ cm}$$

**Odabrano: Ø12/15 – 4-rezne pri stupu.**

## 2.5. Armatura za sprezanje nosača i ploče



Slika 34. Poprečni presjek spregnutog T nosača

$$A_u = 0.694 \text{ m}^2$$

$$S = A_{pl} \cdot (h_{t,pl} - h_{t,u}) = 0.272 \cdot 0.252 = 0.0685 \text{ m}^3$$

$$I_u = 0.0382 \text{ m}^4$$

$$V_{Ed,max}$$

$$Q_{Ed} = \frac{V_{Ed,max} \cdot S}{I_u} = \frac{805,24 \cdot 0.0685}{0.054} = 1021,46 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$$

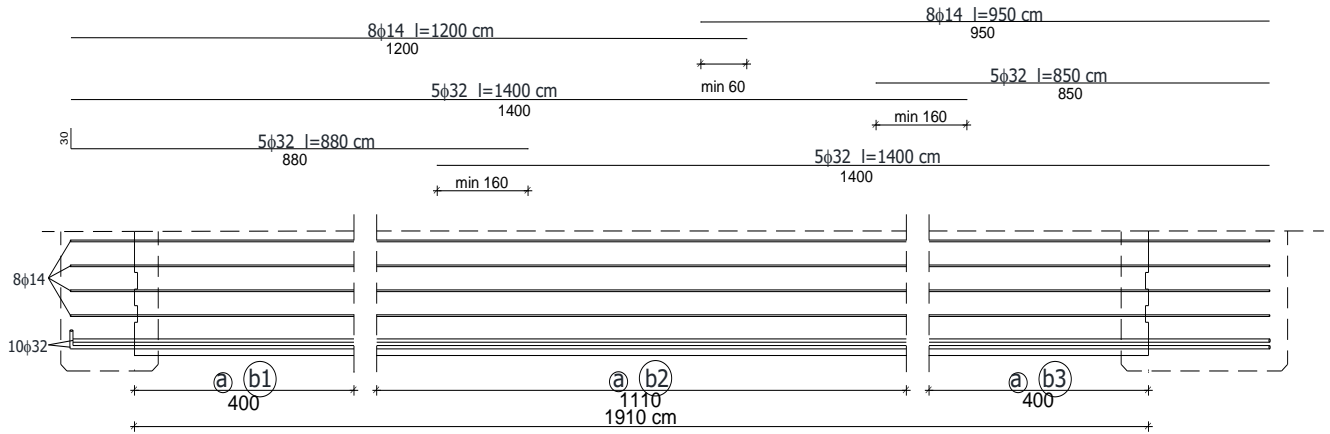
$$f_{yw,d} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s}; \quad B450C \Rightarrow f_{yw,d} = \frac{450.0}{1.15} = 391.3 \text{ MPa} = 39.1 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

$$A_{s,req} = \frac{Q_{Ed}}{f_{yw,d}} = \frac{1021,46}{39.1} = 26,12 \frac{\text{cm}^2}{\frac{1.10 \text{ m}}{\text{m}'}}$$

$$\text{Odabrano: } 4\emptyset 12/15 + 2\emptyset 10/30 = (4 \cdot 1.13 \cdot 6 + 2 \cdot 0.79 \cdot 3) = 31,86 \text{ cm}^2$$

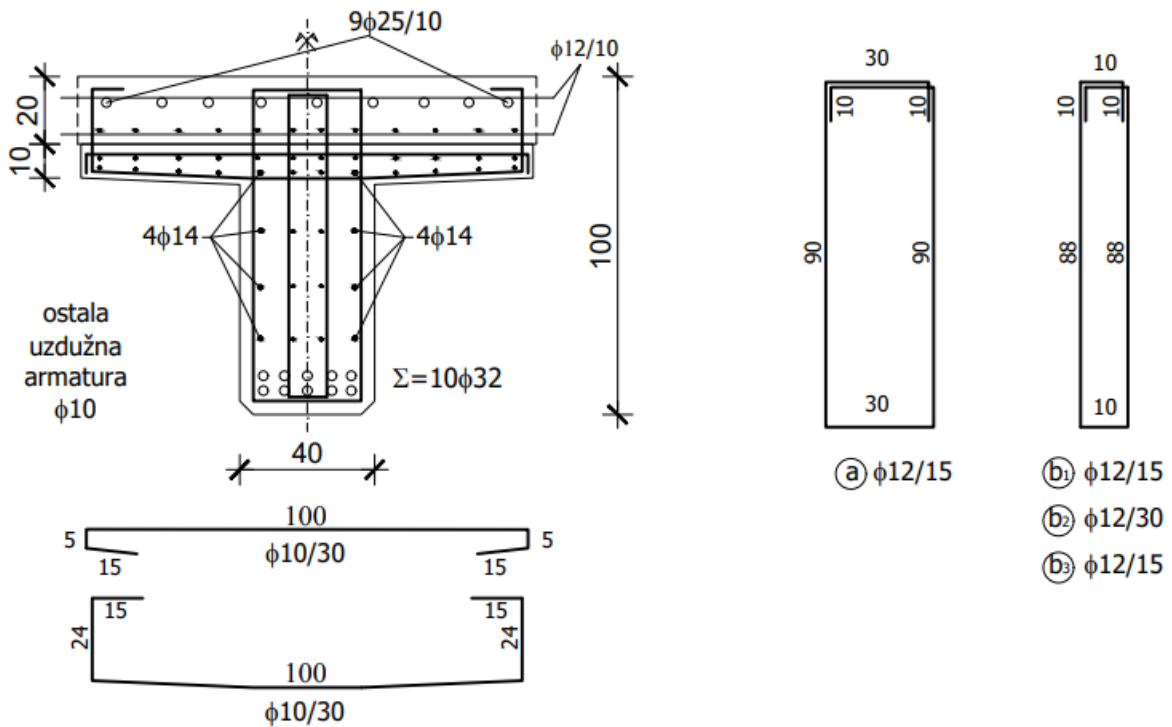
## 2.6. Skica armature srednjeg nosača

Prikazana je samo skica glavne armature.  
Ostalo prema armaturnom planu.



Slika 35. Uzdužni presjek nosača

## Poprečni Presjek nosača



Slika 36. Poprečni presjek nosača a-a

### 3. PREDMJER RADOVA

#### 3.1. DONJI USTROJ

##### 3.A. ZEMLJANI RADOVI

###### 3.A.1 Iskop za temelj stupa

$$7,62 \times 6,33 \times 1,85 = 89,23 \text{ m}^3$$

89,23 m<sup>3</sup>

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

$$89,23 - (5,13 + 30,00) = 54,10 \text{ m}^3$$

54,10 m<sup>3</sup>

##### 3.B. BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI

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

$$6,00 \times 5,70 \times 0,15 = 5,13 \text{ m}^3$$

5,13 m<sup>3</sup>

###### 3.B.2 Beton C35/45 temelja stupa

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

30,00 m<sup>3</sup>

###### 3.B.3 Beton C35/45 tijela stupa

$$2 \times 8,2 \times 0,70 + 2,7 \times 0,30 = 12,29 \text{ m}^3$$

12,29 m<sup>3</sup>

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

$$(5,13 + 30,00 + 12,29) \times 150 = 7113,00 \text{ kg}$$

7113,00 kg

3.C. OSTALI RADOVI

3.C.1 Elastomerni ležajevi iznad upornjaka  
AEL F350/54

4 kom

3.2. GORNJI USTROJ

3.A. BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI

3.A.1 Predgotovljeni uzdužni rasponski T nosači

3.A.1.1 Srednji nosač I = 19,04 m

3.A.1.1.1 Beton C35/45  
 $0,3954 \times 19,04 = 7,53 \text{ m}^3$

7,53 m<sup>3</sup>

3.A.1.1.2 Betonski čelik B 450C  
 **$7,53 \times 250 = 1882,5 \text{ kg}$**

**1882,5 kg**

Ukupno nosača

10 kom

3.A.1.2 Rubni nosač I = 19,04 m

3.A.1.2.1 Beton C35/45  
 $0,5328 \times 19,04 = 10,14 \text{ m}^3$

10,14m<sup>3</sup>

3.A.1.2.2 Betonski čelik B 450C  
 **$10,14 \times 250 = 2535,00 \text{ kg}$**

**2535,00 kg**

Ukupno nosača

4 kom

3.A.2 Beton C35/45 poprečnih nosača iznad stupova i upornjaka  
 $1,40 \times 1,10 \times 8,65 + 2 \times 0,70 \times 1,10 \times 8,65 = 26,64 \text{ m}^3$

26,64 m<sup>3</sup>

|       |  |                       |
|-------|--|-----------------------|
| 3.A.3 | Beton C35/45 monolitnog dijela kolničke ploče<br>$(20 + 0,70/2) \times 2 \times 0,20 \times 5,75 = 46,81 \text{ m}^3$  | 46,81 m <sup>3</sup>  |
| 3.A.4 | Beton C35/45 monolitnog dijela pješačkog hodnika<br>$2 \times (1,17 \times 0,23) \times 50,84 - 6 \times 0,12^2 \times \pi / 4 \times 50,84 = 23,91 \text{ m}^3$ | 23,91 m <sup>3</sup>  |
| 3.A.5 | Predgotovljeni armiranobetonski elementi vijenca, beton C35/45<br>$2 \times 50,84 = 101,68 \text{ m}^{\text{'}}$   | 101,68 m <sup>'</sup> |
| 3.A.6 | Armatura B 450C elemenata gornjeg ustroja betoniranih na licu mjesta<br>$(26,64 + 46,81) \times 200 = 14690,00 \text{ kg}$                                       | 14690,00 kg           |
| 3.B.  | OSTALI RADOVI  |                       |
| 3.B.1 | Prijevoz i montaža predgotovljenih uzdužnih rasponskih nosača  |                       |
|       | <b>3.B.1.1 Srednji nosač I = 19,04 m</b>   | <b>10 kom</b>         |
|       | <b>3.B.1.2 Rubni nosač I = 19,04 m</b>   | <b>4 kom</b>          |
| 3.B.2 | Prijevoz i montaža armiranobetonskih elemenata vijenca   | 98,60m <sup>'</sup>   |
| 3.B.3 | PVC cijevi $\phi$ 160 mm za smještaj elektro i TK instalacija<br>$2 \times 3 \times 50,84 = 305,04 \text{ m}^{\text{'}}$   | 305,04 m <sup>'</sup> |



|       |   |                       |
|-------|---|-----------------------|
| 3.B.4 | Prijelazne naprave nad upornjacima s mogućnošću dilatiranja $\pm 40$ mm<br>$8,65 \times 2 = 17,30 \text{ m}^{\text{'}}$ | 17,30 m <sup>'</sup>  |
| 3.B.5 | Hidroizolacija kolničke ploče<br>$5,75 \times (40,70 + 0,70/2) \times 2 = 472,08 \text{ m}^2$                           | 472,08 m <sup>2</sup> |
| 3.B.6 | Zaštitni sloj asfalt betona AB-8 debljine 3,0 cm<br>$5,75 \times (40,70 + 0,70/2) \times 2 = 472,08 \text{ m}^2$        | 472,08 m <sup>2</sup> |
| 3.B.7 | Habajući sloj asfalt betona AB-11s debljine 4,0 cm<br>$5,75 \times (40,70 + 0,70/2) \times 2 = 472,08 \text{ m}^2$      | 472,08 m <sup>2</sup> |
| 3.B.8 | Klasična metalna ograda prema projektu<br>$50,84 \times 2 = 101,68 \text{ m}^{\text{'}}$                                | 101,68 m <sup>'</sup> |

## 4. TROŠKOVNIK

| Redni broj                        | Opis radova   | Jedinica mjere | Količina radova | Jedinična cijena | Ukupna cijena |
|-----------------------------------|---|----------------|-----------------|------------------|---------------|
| <b>3</b>                          | <b>TROŠKOVNIK</b>   |                |                 |                  |               |
|                                   | U ovom troškovniku nisu uključeni svi radovi, te nisu uključeni troškovi izrade gornjeg ustroja ceste iza upornjaka, a koji su sadržani u troškovniku ceste.  |                |                 |                  |               |
|                                   |   |                |                 |                  |               |
| <b>DONJI USTROJ</b>               |   |                |                 |                  |               |
| <b>3.A.</b>                       | <b>ZEMLJANI RADOVI</b>  |                |                 |                  |               |
|                                   |   |                |                 |                  |               |
| 3.A.1                             | Strojni iskop za temelje stupa, uz ručno dotjerivanje iskopa. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga II, točka 2-04. Obračun po m <sup>3</sup> iskopa u sraslom stanju tla.  | m3             | 89,23           |                  |               |
|                                   |   |                |                 |                  |               |
| 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 <sup>3</sup> "sraslog" materijala. | m3             | 54,10           |                  |               |
|                                   |   |                |                 |                  |               |
| <b>UKUPNO ZA ZEMLJANE RADOVE:</b> |   |                |                 |                  |               |

| Redni broj  | Opis radova   | Jedinica mjere | Količina radova | Jedinična cijena | Ukupna cijena |
|-------------|---|----------------|-----------------|------------------|---------------|
| <b>3.B.</b> | <b>BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI</b>   |                |                 |                  |               |
|             |   |                |                 |                  |               |
| 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 <sup>3</sup> ispravno ugrađenog i preuzetog betona. | m3             | 5,13            |                  |               |
|             |   |                |                 |                  |               |
| 3.B.2       | Betoniranje temelja stupa betonom C35/45 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 <sup>3</sup> ispravno ugrađenog betona.   | m3             | 30,00           |                  |               |
|             |   |                |                 |                  |               |
| 3.B.3       | Betoniranje tijela i stupa betonom C35/45 u blanjanjoj daščanoj oplati. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-01.4. Obračun po m <sup>3</sup> ispravno ugrađenog betona.  | m3             | 12,29           |                  |               |
|             |   |                |                 |                  |               |

|  |   |     |         |  |  |
|--|---|-----|---------|--|--|
| 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  | 7113,00 |  |  |
| <b>UKUPNO ZA BETONSKE I ARMIRANOBETONSKE RADOVE:</b> |   |     |         |  |  |
| <b>3.C.</b>  | <b>OSTALI RADOVI</b>  |     |         |  |  |
| 3.C.1  | Elastomerni ležajevi AEL 350/54   | kom | 4       |  |  |
| <b>UKUPNO ZA OSTALE RADOVE:</b>                      |   |     |         |  |  |
| <b>REKAPITULACIJA DONJEG USTROJA:</b>                |   |     |         |  |  |
| <b>ZEMLJANI RADOVI</b>                               |   |     |         |  |  |
| <b>BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI:</b>           |   |     |         |  |  |
| <b>OSTALI RADOVI:</b>                                |   |     |         |  |  |
| <b>UKUPNO ZA DONJI USTROJ:</b>                       |   |     |         |  |  |

| Redni broj           | Opis radova   | Jedinica mjere | Količina radova | Jedinična cijena | Ukupna cijena |
|----------------------|---|----------------|-----------------|------------------|---------------|
| <b>GORNJI USTROJ</b> |   |                |                 |                  |               |
| <b>3.A.</b>          | <b>BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI</b>   |                |                 |                  |               |
| 3.A.1                | Izrada predgotovljenih glavnih kolničkih T nosača iz betona C35/45 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 19,04 m   |                |                 |                  |               |
| 3.A.1.1.1            | Beton C35/45  | m3             | 7,53            |                  |               |
| 3.A.1.1.2            | Armatura B 450C   | kg             | 1882,50         |                  |               |
|                      | Obračun za svaki pravilno izvedeni srednji uzdužni nosač  | kom            | 10              |                  |               |
| 3.A.1.2              | Rubni nosač duljine 19,04 m   |                |                 |                  |               |
| 3.A.1.2.1            | Beton C35/45  | m3             | 10,14           |                  |               |
| 3.A.1.2.2            | Armatura B 450C   | kg             | 2535,00         |                  |               |
|                      | Obračun za svaki pravilno izvedeni rubni uzdužni nosač  | kom            | 4               |                  |               |
| 3.A.2                | Betoniranje monolitnih poprečnih nosača iznad stupa i upornjaka betonom C35/45 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 <sup>3</sup> ispravno ugrađenog betona. | m3             | 26,64           |                  |               |

|  |  |    |          |  |  |
|--|--|----|----------|--|--|
| 3.A.3  | Betoniranje monolitne koloničke ploče betonom C35/45 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 <sup>3</sup> ispravno ugrađenog betona. | m3 | 46,81    |  |  |
| 3.A.4  | Betoniranje monolitnog dijela pješačkih hodnika betonom C35/45. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga II, točka 7.4.2.9. Obračun po m <sup>3</sup> ispravno ugrađenog betona.  | m3 | 23,91    |  |  |
| 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 <sup>1</sup> vijenca.   | m1 | 101,68   |  |  |
| 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 | 14690,00 |  |  |
| <b>UKUPNO ZA BETONSKE I ARMIRANOBETONSKE RADOVE:</b> |  |    |          |  |  |
|  |  |    |          |  |  |

| Redni broj  | Opis radova  | Jedinica mjere | Količina radova | Jedinična cijena | Ukupna cijena |
|-------------|--|----------------|-----------------|------------------|---------------|
| <b>3.B.</b> | <b>OSTALI RADOVI</b>   |                |                 |                  |               |
| 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 = 19,04 m   | kom            | 10              |                  |               |
| 3.B.1.2     | Rubni nosači duljine l = 19,04 m   | kom            | 4               |                  |               |
| 3.B.2       | Prijevoz i montaža armiranobetonskih elemenata vijenca. Radove izvesti sukladno OTU, knjiga IV, točka 7-00.2.6. Obračun po m <sup>1</sup> ispravno montiranog i geodetski kontroliranog vijenca.   | m1             | 98,60           |                  |               |

|       |   |    |        |  |  |
|-------|---|----|--------|--|--|
| 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 <sup>1</sup> ispravno ugrađene cijevi.  | m1 | 305,04 |  |  |
| 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 <sup>1</sup> ispravno ugrađene prijelazne naprave.  | m1 | 17,30  |  |  |
| 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 <sup>2</sup> ispravno izvedene i preuzete hidroizolacije.   | m2 | 472,08 |  |  |
| 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 <sup>2</sup> ispravno izvedene i preuzete asfaltne plohe. | m2 | 472,08 |  |  |
| 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 <sup>2</sup> ispravno izvedene i preuzete asfaltne plohe.                  | m2 | 102,08 |  |  |

| Redni broj                                 | Opis radova   | 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 <sup>1</sup> ispravno izvedene i preuzete ograde. | m1             | 101,68          |                  |               |
| <b>REKAPITULACIJA GORNJEG USTROJA:</b>     |   |                |                 |                  |               |
| <b>BETONSKI I ARMIRANOBETONSKI RADOVI:</b> |   |                |                 |                  |               |
| <b>OSTALI RADOVI:</b>                      |   |                |                 |                  |               |
| <b>UKUPNO ZA GORNJI USTROJ:</b>            |   |                |                 |                  |               |
| <b>SVEUKUPNA REKAPITULACIJA:</b>           |   |                |                 |                  |               |
| <b>DONJI USTROJ:</b>                       |   |                |                 |                  |               |
| <b>GORNJI USTROJ:</b>                      |   |                |                 |                  |               |
| <b>SVEUKUPNO:</b>                          |   |                |                 |                  |               |

## 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 mosta 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 – Skica armature glavnog nosača

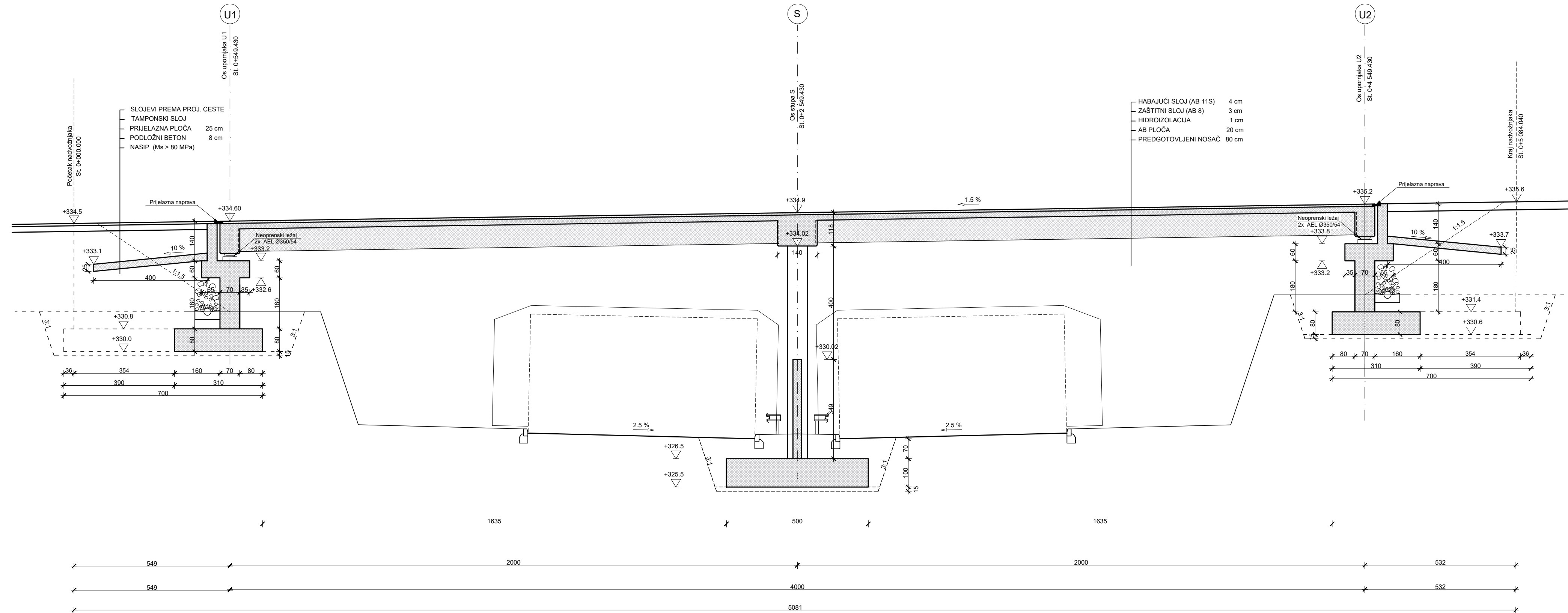
## 6. LITERATURA

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

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



# UZDUŽNI PRESJEK U OSI MOSTA 1:100

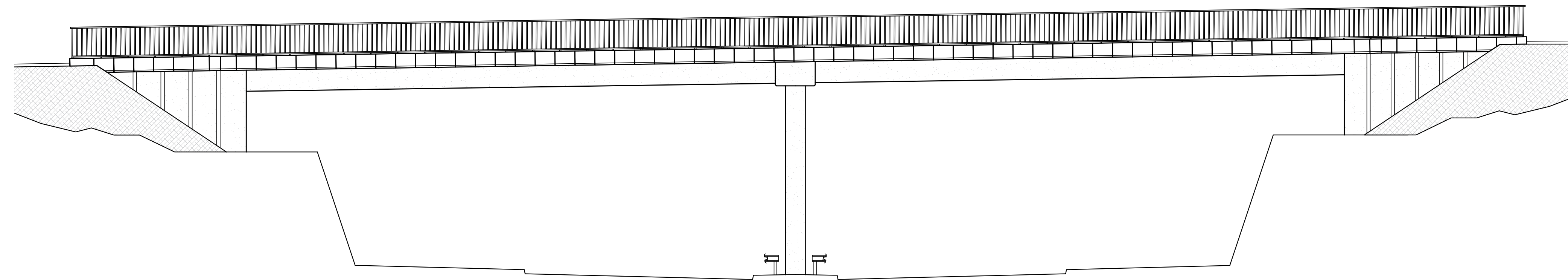


| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |


|   |  |  |
|---|--|--|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br><b>HAC d.o.o.</b><br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                        |  | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149463; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br><b>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik</b><br>Dionica: Prgomet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |  |  |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije   | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01               |  |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT  | SADRŽAJ:<br><b>UZDUŽNI PRESJEK U<br/>OSI MOSTA</b> |  |
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK   | MJERILO:<br>1:100                                  | DATUM:<br>srpanj 2023.   |
|   |  | MAPA:<br>C1  |
|   |  | BROJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07  |
|   |  | BROJ PRILOGA:<br><b>1</b>  |
| OZNAKA DOKUMENTA:<br>Most - predlozak.dwg   |  |  |

# POGLED NA MOST

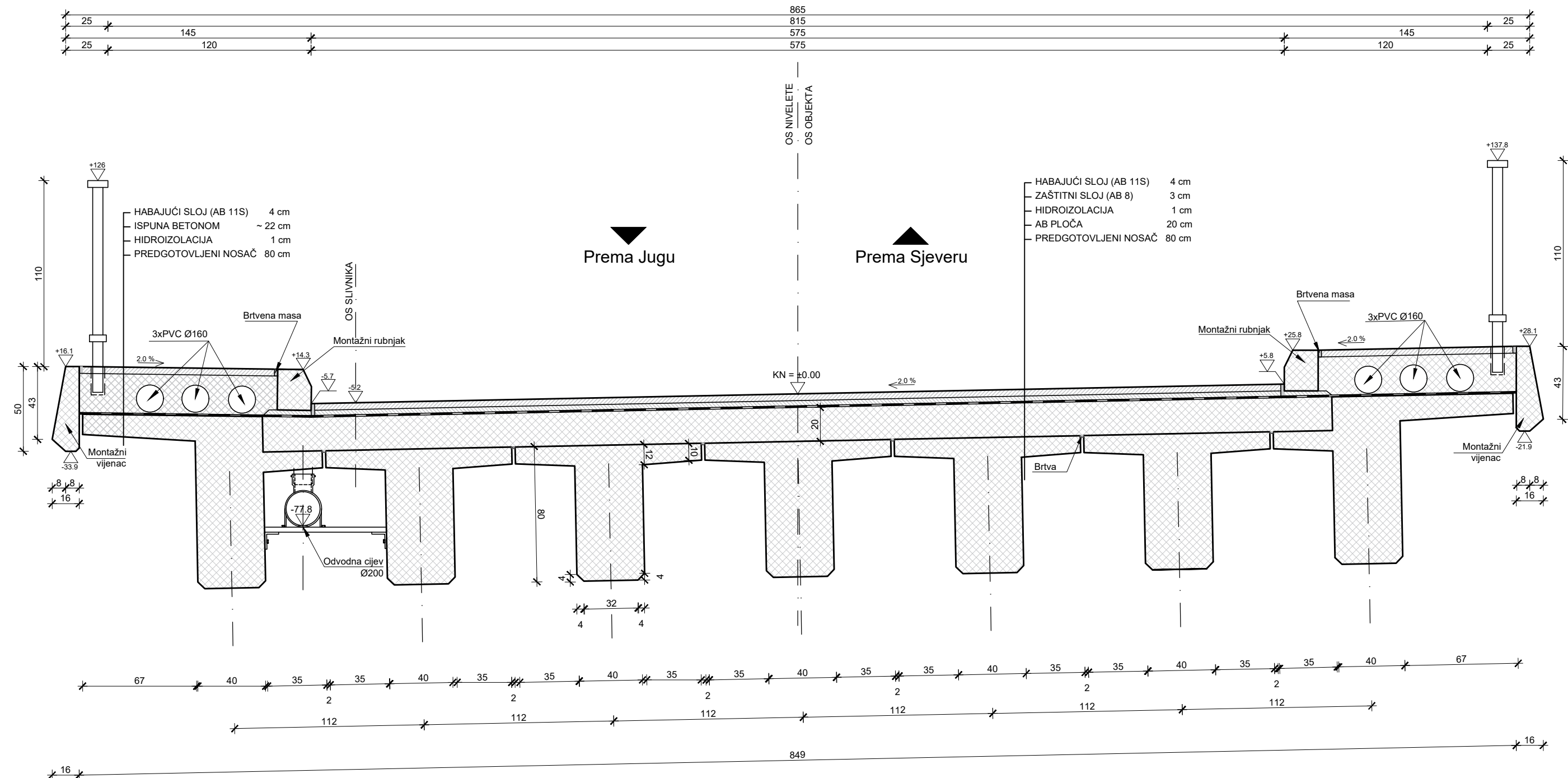
## 1:100



| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |
|             |      |       |        |

|  |  |
|--|--|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br>HAC d.o.o.<br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                        | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149483; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik<br>Dionica: Prgomet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |  |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije  | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01   |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT   |  |
| SADRŽAJ:<br>POGLED NA MOST   |  |
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK  | MJERILO:<br>1:100  |
|  | DATUM:<br>srpanj 2023.   |
|  | MAPA:<br>C1  |
|  | BROJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07  |
|  | BROJ PRILOGA:<br>2   |
| OZNAKA DOKUMENTA:<br>Most - predlozak.dwg  |  |

# NORMALNI POPREČNI PRESJEK RASPONSKOG SKLOPA 1:25



| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |

|  |  |
|--|--|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br>HAC d.o.o.<br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                        | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149483; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik<br>Dionica: Prgomet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |  |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije  | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01   |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT   |  |

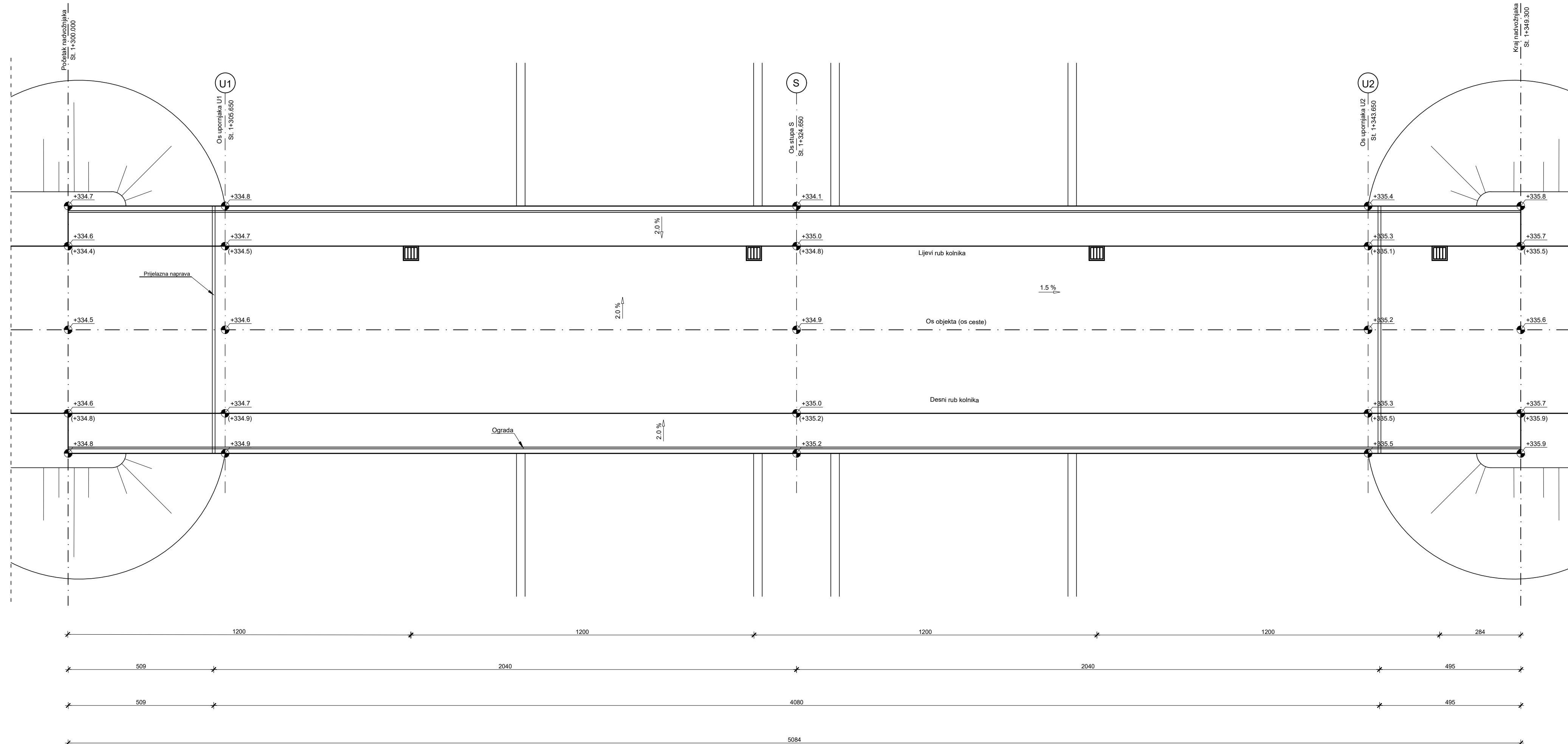
SADRŽAJ:  
**NORMALNI POPREČNI PRESJEK  
RASPONSKOG SKLOPA**

|                           |                               |
|---------------------------|-------------------------------|
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK | MJERILO:<br>1:25              |
|                           | DATUM:<br>srpanj 2023.        |
|                           | MAPA:<br>C1                   |
|                           | BROJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07 |
|                           | BROJ PRILOGA:<br><b>3</b>     |

OZNAKA DOKUMENTA:  
Most - predlozak.dwg

# TLOCRT MOSTA

## 1:100



| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |

|   |                                      |   |
|---|--------------------------------------|---|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br><b>HAC d.o.o.</b><br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                        |                                      | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU,<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149483; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br><b>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik</b><br>Dionica: Prgomet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |                                      |   |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije   | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01 |   |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT  | SADRŽAJ:<br><b>TLOCRT MOSTA</b>      |   |
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK   | MJERILO:<br>1:100                    | DATUM:<br>srpanj 2023.  |
|   |                                      | MAPA:<br>C1   |
|   |                                      | BROJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07   |
|   |                                      | BROJ PRILOGA:<br><b>4</b>   |
| OZNAKA DOKUMENTA:<br>Most - predlozak.dwg   |                                      |   |



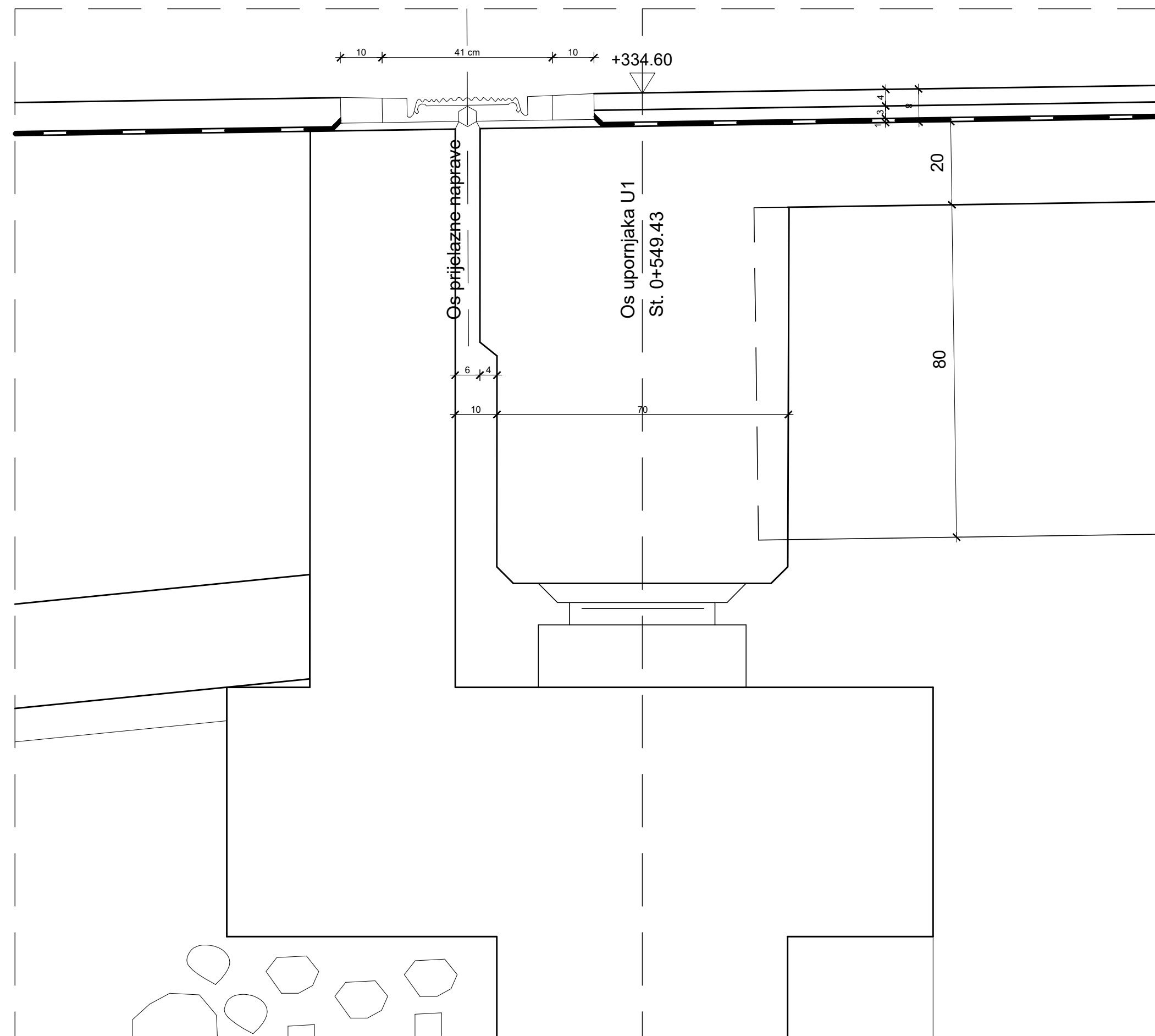




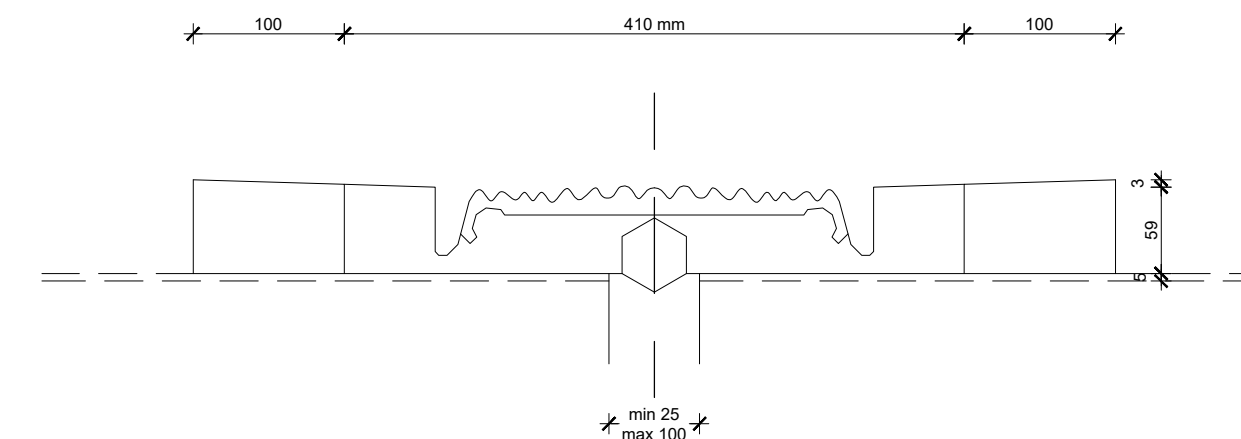





# DETALJ PRIJELAZNE NAPRAVE 1:10

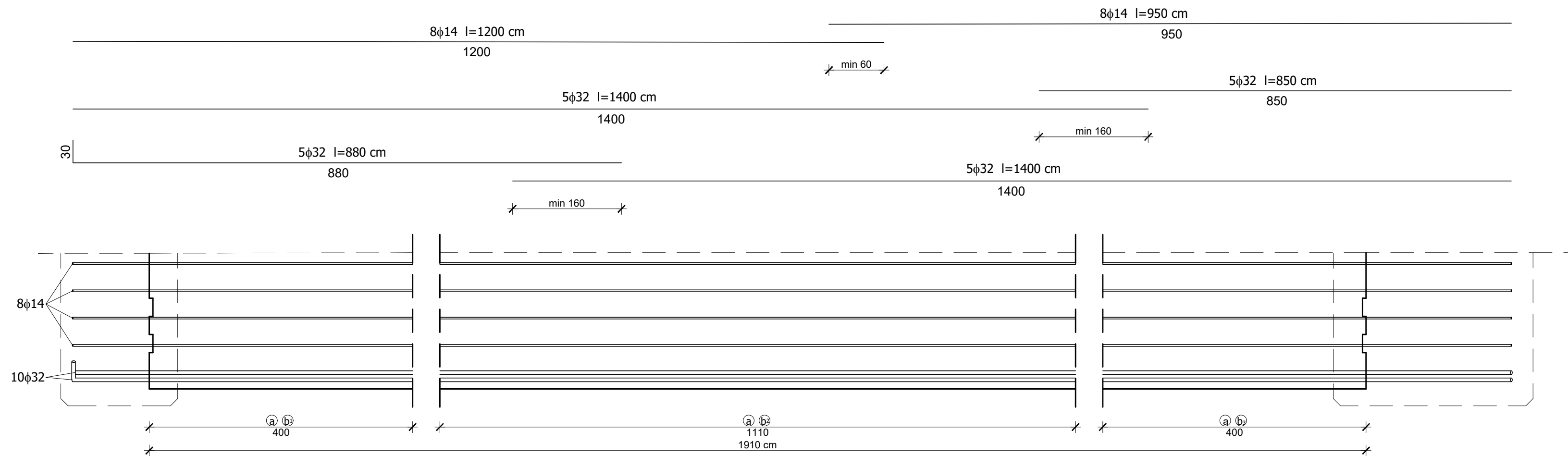


# DETALJ PRIJELAZNE NAPRAVE 1:5

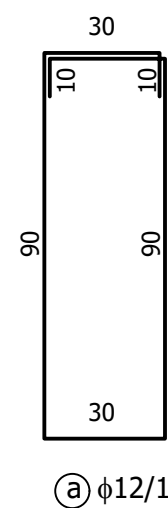
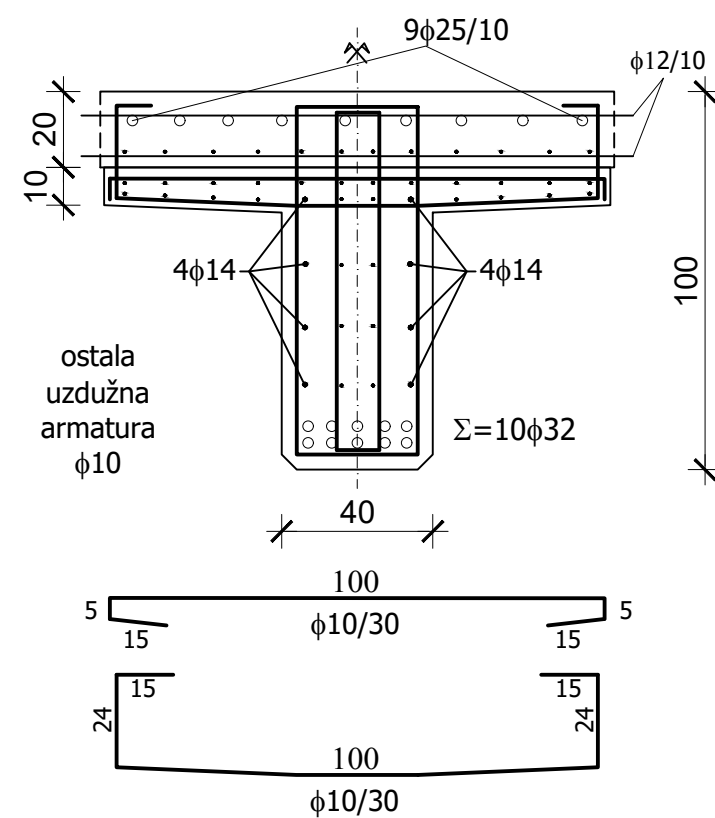


| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |
|             |      |       |        |

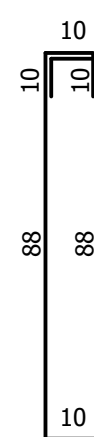
|  |  |
|--|--|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br>HAC d.o.o.<br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                        | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU,<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149463; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik<br>Dionica: Prgomet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |  |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije  | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01   |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT   |  |
| SADRŽAJ:<br>DETALJ PRIJELAZNE<br>NAPRAVE 1:10 ; 1:5  |  |
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK  | MJERILO:<br>1:10 ; 1:5   |
|  | DATUM:<br>srpanj 2023.   |
|  | MAPA:<br>C1  |
|  | BROJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07  |
|  | BROJ PRILOGA:<br><b>9</b>  |
| OZNAKA DOKUMENTA:<br>Most - predlozak.dwg  |  |



### Poprečni Presjek nosača



(a) φ12/15




(b1) φ12/15

(b2) φ12/30

(b3) φ12/15

## PLAN ARMATURE GLAVNOG NOSAČA

| IZMJENA BR. | OPIS | DATUM | POTPIS |
|-------------|------|-------|--------|
|             |      |       |        |

|   |  |
|---|--|
| INVESTITOR / NARUČITELJ:<br>HAC d.o.o.<br>Vončinina 2<br>10000 Zagreb                         | <br>SVEUČILIŠTE U SPLITU,<br>GRAĐEVINSKO-ARHITEKTONSKI FAKULTET<br>21000 SPLIT, MATICE HRVATSKE 15<br>MB 3149463; tel: +385 (0)21 303333; fax: +385 (0)21 465117 |
| GRAĐEVINA:<br>Autocesta Zagreb-Split-Dubrovnik<br>Dionica: Prgetmet-Dugopolje<br>Vijadukt ABC |  |
| VRSTA PROJEKTA:<br>Projekt konstrukcije   | ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA:<br>VV-01   |
| RAZINA PROJEKTA:<br>GLAVNI PROJEKT  |  |
| SADRŽAJ:<br><b>PLAN ARMATURE<br/>GLAVNOG NOSAČA</b>   |  |
| PROJEKTANT: KATARINA ERAK   | MJERILO:<br>1:20   |
|   | DATUM:<br>srpanj 2023.   |
|   | MAPA:<br>C1  |
|   | BRJ PROJEKTA:<br>C1-01-04/07   |
|   | BRJ PRILOGA:<br><b>10</b>  |
| OZNAKA DOKUMENTA:<br>Most - predlozak.dwg   |  |