

NAZIV INVESTITORA: **MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U
DJETINJSTVU (MURID)**
Josipa Kozarca 1, 40 000 ČAKOVEC
OIB: 50023860456

NAZIV GRAĐEVINE: **GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE
(CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)**

LOKACIJA GRAĐENJA: **PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78**
(formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

RAZINA RAZRADE PROJEKTA: **IZVEDBENI PROJEKT**

**STRUKOVNA ODREDNICA
PROJEKTA:** **GRAĐEVINSKI PROJEKT –
KONSTRUKTERSKI**

GLAVNI PROJEKTANT: **ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh. (A 4350)**



ELEONORA BEDEKOVIĆ
dipl.ing.arh.
OVLAŠTENARHITEKTICA
A 4350

PROJEKTANT: **NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif. (G 5444)**



HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRADEVINARSTVA
Nikola Panić
mag.ing.aedif.
Ovlašteni inženjer građevinarstva
G 5444

SURADNIK: **ALEKSANDRA MARDETKO, bacc.ing.evol.sust.**

ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: **NI-57/2021**

OZNAKA PROJEKTA: **NI-57/2021-G**

REDNI BROJ MAPE: **MAPA 2**

MJESTO I DATUM: **ČAKOVEC, 07.2021.**

REVIZIJA: **000**

DIREKTOR:

BOŽICA MAGDALENIĆ, ing. građ.

Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

POPIS MAPA I SURADNIKA IZVEDEBNOG PROJEKTA

ZAJEDNIČKA OZNAKA PROJEKTA: NI-57/2021

DATUM: 07/21

- | | |
|---------------|---|
| MAPA 1 | ARHITEKTONSKI PROJEKT
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Eleonora Bedeković, dipl. ing. arh.
Ozn.projekta: NI-57/2021-A |
| MAPA 2 | GRAĐEVINSKI PROJEKT – KONSTRUKTERSKI
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Nikola Panić, mag. ing. aedif.
Ozn.projekta: NI-57/2021-G |
| MAPA 3 | GRAĐEVINSKI PROJEKT – VODOVOD I ODVODNJA
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Božica Magdalenić, ing. građ.
Ozn.projekta: NI-57/2021-H |
| MAPA 4 | GRAĐEVINSKI PROJEKT – VANJSKO UREĐENJE
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Nikola Magdalenić, mag. ing. aedif.
Ozn.projekta: NI-57/2021-V |
| MAPA 5 | STROJARSKI PROJEKT
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Zoran Bahunek, dipl.ing.stroj.
Oznaka projekta: 240/219 |
| MAPA 6 | ELEKTROTEHNIČKI PROJEKT – PROJEKT ELEKTROINSTALACIJA
NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Josip Kolenko, dipl. ing. el.
Oznaka projekta: 1905_029_E |

PROJEKTANTSKI URED:	NORD-ING d.o.o., PUTJANE 15, 40000 ČAKOVEC
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
FAZA / VRSTA PROJEKTA:	IZVEDBENI / GRAĐEVINSKI PROJEKT – KONSTRUKTERSKI

Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

MAPA 7 ELEKTROTEHNIČKI PROJEKT – PROJEKT SUSTAVA DOJAVE POŽARA

NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Josip Kolenko, dipl. ing. el.
Oznaka projekta: 1905_029_V

MAPA 8 PROJEKT OPREME

NORD-ING d.o.o., Putjane 15, 40000 Čakovec
Projektant: Eleonora Bedeković, dipl. ing. arh.
Ozn.projekta: NI-57/2021-O

Direktor:
Božica Magdalenić, ing.građ.



Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

SADRŽAJ

- Naslovna strana mape
- Popis mapa
- Sadržaj

1. OPĆI DIO

- Izvod iz sudskog registra
- Imenovanje projektanta
- Rješenje o upisu u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva

2. GRAFIČKI DIO

2.01	Tlocrt 1.kata – plan pozicija	MJ	1:100
2.02	Tlocrt prizemlja – plan pozicija	MJ	1:100
2.03	Tlocrt temelja – plan pozicija	MJ	1:100
2.04	Presjek B-B – plan pozicija	MJ	1:100

3. Prikaz armature u konstruktivnim A.B. elementima građevine

Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

1. OPĆI DIO

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

MBS:

070127696

OIB:

14231137924

TVRTKA:

- 1 NORD – ING društvo s ograničenom odgovornošću za projektiranje i nadzor
- 1 NORD – ING d.o.o.

SJEDIŠTE/ADRESA:

- 2 Čakovec (Grad Čakovec)
Putjane 15

PRAVNI OBLIK:

- 1 društvo s ograničenom odgovornošću

PREDMET POSLOVANJA:

- 1 * - Stručni poslovi prostornog uređenja
- 1 * - Projektiranje i građenje građevina te stručni nadzor građenja
- 1 * - Kupnja i prodaja robe
- 1 * - Pružanje usluga u trgovini
- 1 * - Obavljanje trgovačkog posredovanja na domaćem i inozemnom tržištu
- 1 * - Zastupanje inozemnih tvrtki
- 1 * - Usluge informacijskog društva
- 1 * - Izvođenje investicijskih radova u inozemstvu
- 1 * - Tehničko ispitivanje i analiza
- 1 * - Posredovanje u prometu nekretnina
- 1 * - Poslovanje nekretninama
- 1 * - Poslovi upravljanja nekretninom i održavanje nekretnina
- 1 * - Usluge uređenja i opremanja interijera
- 1 * - Djelatnost iznajmljivanja i davanja u zakup
- 1 * - Računovodstveni poslovi
- 1 * - Knjigovodstveni poslovi
- 1 * - Uredske administrativne i pomoćne djelatnosti
- 1 * - Djelatnost pozivnih centara
- 1 * - Organizacija sastanaka i poslovnih sajmova
- 1 * - Prijevoz putnika u unutarnjem cestovnom prometu
- 1 * - Javni prijevoz putnika u međunarodnom linijskom cestovnom prometu
- 1 * - Prijevoz tereta u unutarnjem i međunarodnom cestovnom prometu
- 1 * - Prijevoz za vlastite potrebe
- 1 * - Promidžba (reklama i propaganda)
- 1 * - Istraživanje tržišta i ispitivanje javnog mnijenja
- 1 * - Savjetovanje u vezi s poslovanjem i upravljanjem
- 1 * - Pripremanje hrane i pružanje usluga prehrane
- 1 * - Pripremanje i usluživanje pića i napitaka
- 1 * - Pružanje usluga smještaja
- 1 * - Inženjering, projektni menadžment i tehničke

Izrađeno: 2019-02-04 12:54:53
Podaci od: 2019-02-04

D004
Stranica: 1 od 5

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

PREDMET POSLOVANJA:

- 1 * djelatnosti
- 1 * - Inženjerstvo i s njim povezano tehničko savjetovanje
- 1 * - Kreativne, umjetničke i zabavne djelatnosti
- 1 * - Organiziranje umjetničkih radionica
- 1 * - Zabavne i rekreacijske djelatnosti
- 1 * - Usluge fotokopiranja
- 1 * - Poljoprivredna djelatnost
- 1 * - Integrirana proizvodnja poljoprivrednih proizvoda
- 1 * - Poljoprivredno-savjetodavna djelatnost
- 1 * - Obavljanje poslova stručne kontrole u ekološkoj proizvodnji
- 1 * - Ekološka proizvodnja, prerada, uvoz i izvoz ekoloških proizvoda
- 1 * - Djelatnosti pakiranja
- 1 * - Skladištenje robe
- 1 * - Promet sredstava za zaštitu bilja
- 1 * - Ispitivanje u istraživačke ili razvojne svrhe
- 1 * - Poslovi suzbijanja i iskorjenjivanja štetnih organizama
- 1 * - Proizvodnja i stavljanje u promet uređaja za primjenu sredstava za zaštitu bilja
- 1 * - Certificiranje uređaja za primjenu sredstava za zaštitu bilja
- 1 * - Zdravstvena zaštita bilja
- 1 * - Proizvodnja sjemena
- 1 * - Dorada sjemena
- 1 * - Pakiranje, plombiranje i označavanje sjemena
- 1 * - Stavljanje na tržište sjemena
- 1 * - Proizvodnja sadnog materijala
- 1 * - Pakiranje, plombiranje i označavanje sadnog materijala
- 1 * - Stavljanje na tržište sadnog materijala
- 1 * - Uvoz sadnog materijala
- 1 * - Djelatnost ovlaštenog skladištara za žitarice i industrijsko bilje
- 1 * - Proizvodnja prehrambenih proizvoda
- 1 * - Proizvodnja pića
- 1 * - Izrada WEB stranica i smještaj istih na Internet
- 1 * - Izrada i prodaja računalnih aplikacija (software)
- 1 * - Grafički web dizajn
- 1 * - Savjetovanje i pribavljanje programske opreme (software)
- 1 * - Pružanje savjeta o računalnoj opremi (hardware)
- 1 * - Izrada i upravljanje bazama podataka
- 1 * - Djelatnost elektroničkih komunikacijskih mreža i usluga
- 1 * - Univerzalne usluge s područja elektroničkih komunikacija
- 1 * - Usluge s posebnom tarifom
- 1 * - Obrada podataka, usluge poslužitelja i djelatnosti povezane s njima
- 1 * - Internetski portali
- 1 * - Računalno programiranje
- 1 * - Računalne i srodne djelatnosti
- 1 * - Proizvodnja računala te elektroničkih i optičkih proizvoda
- 1 * - Popravak računala i komunikacijske opreme

Izradeno: 2019-02-04 12:54:53
Podaci od: 2019-02-04

D004
Stranica: 2 od 5

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

PREDMET POSTOVANJA:

- | | | |
|---|---|--|
| 1 | * | - Usluga davanja pristupa Internetu |
| 1 | * | - Izdavanje računalnih igara |
| 1 | * | - Usluge certificiranja elektroničkog potpisa |
| 1 | * | - Projektiranje, izvedba i održavanje računalnih i komunikacijskih sustava |
| 1 | * | - Iznajmljivanje informatičke opreme |
| 1 | * | - Djelatnost pružanja audio i/ili audiovizualnih medijskih usluga |
| 1 | * | - Djelatnost pružanja usluga elektroničkih publikacija |
| 1 | * | - Djelatnost objavljivanja audiovizualnog i radijskog programa |
| 1 | * | - Djelatnost pružanja medijskih usluga televizije i/ili radija |
| 1 | * | - Audiovizualne djelatnosti |
| 1 | * | - Komplementarne djelatnosti audiovizualnim djelatnostima |
| 1 | * | - Zaštita mrežnih sustava (LAN i WAN) |
| 1 | * | - Održavanje, servisiranje i prodaja računalnih sustava |
| 1 | * | - Izdavačka djelatnost |
| 1 | * | - Distribucija tiska |
| 1 | * | - Umnožavanje snimljenih zapisa |
| 1 | * | - Znanstveno istraživanje i razvoj |
| 1 | * | - Usluge pripreme za tisak i objavljivanje |
| 1 | * | - Knjigoveške i srodne usluge |
| 1 | * | - Energetsko certificiranje, energetski pregled zgrade i redoviti pregled sustava grijanja i sustava hlađenja ili klimatizacije u zgradi |
| 1 | * | - Izvođenje pripremnih radova, građevinskih radova (uključujući građevinsko-završne radove) te ugradnja i montaža opreme, gotovih građevinskih elemenata i konstrukcija |
| 1 | * | - Izrada investicijske i tehničke dokumentacije te nadzor nad izradom takove dokumentacije (kontrola, nostrifikacija, naknadna provjera tehničke dokumentacije) |
| 1 | * | - Izrada elaborata, stručnih ekspertiza i sudskih vještačenja iz područja građevinarstva te usluge procjena vrijednosti nekretnina |
| 1 | * | - Projektiranje, razvoj, montaža i puštanje u rad sustava automatskog upravljanja, sustava za mjerenje i regulaciju, alarmnih, zaštitnih i nadzornih sustava |
| 1 | * | - Projektiranje i instalacija električnih vodova i pribora, telekomunikacijskih vodova, električnog grijanja, protupožarnih alarma, alarma i sustava protiv provala, kućnih antena, videonadzora, gromobrana |
| 1 | * | - Instalacijski radovi, postavljanje instalacija za vodu, kanalizaciju, plin, grijanje, ventilaciju i hlađenje |
| 1 | * | - Elektroinstalacijski radovi, uvođenje instalacija vodovoda, kanalizacije i plina i građevinskih instalacijskih radova |
| 1 | * | - Proizvodnja, projektiranje, montaža, popravak i održavanje solarne opreme te solarnih sustava |
| 1 | * | - Iznajmljivanje vlastitih strojeva i opreme, bez rukovatelja i predmeta za osobnu uporabu i kućanstvo |
| 1 | * | - Djelatnost javnoga cestovnog prijevoza putnika ili |

Izrađeno: 2019-02-04 12:54:53
Podaci od: 2019-02-04

D004
Stranica: 3 od 5

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

PREDMET POSLOVANJA:

- | | | |
|---|---|--|
| 1 | * | tereta u unutarnjem cestovnom prometu |
| 1 | * | - Pripremanje hrane za potrošnju na drugom mjestu sa ili bez usluživanja (u prijevoznim sredstvima, na priredbama) i opskrba tom hranom (catering) |
| 1 | * | - Organiziranje i priređivanje zabavnih i multimedijalnih priredbi, koncerata, ostradnih manifestacija, kongresa, sajmovā, festivala, domjenaka, simpozija, modnih revija, plesnih priredbi i izložaba |
| 1 | * | - Posredovanje u korist pojedinca za dobivanje angažmana u umjetničkim, glazbenim, i sportskim djelatnostima |
| 1 | * | - Organizacija i održavanje savjetovanja, radionica, stručnih skupova, seminara, tečajeva i poduka iz područja umjetnosti, glazbe i kulture |
| 1 | * | - Proizvodnja, prerada, unošenje iz trećih zemalja ili distribucija određenog bilja, biljnih proizvoda i drugih nadziranih predmeta |
| 1 | * | - Poslovi suzbijanja štetnih organizama ili uništavanja bilja, biljnih proizvoda i drugih nadziranih predmeta za koje su naređene mjere uništenja |
| 1 | * | - Organiziranje i održavanje stručnih seminara, tečajeva i poduke iz informatike, matematike i statistike |
| 1 | * | - Objavljivanje elektroničkih publikacija bez obzira na tehničke značajke medija na kojem su objavljene |
| 1 | * | - Tiskanje časopisa i drugih periodičnih publikacija, knjiga i brošura, glazbenih djela i glazbenih rukopisa, karata i atlasa, plakata, igraćih karata, reklamnih kataloga, prospekata i drugih tiskanih oglasa, djelovodnika, albuma, dnevnika, kalendara, poslovnih obrazaca i drugih tiskanih komercijalnih publikacija, papirne robe za osobne potrebe i |
| 1 | * | - drugih tiskanih materijala (plastičnih naljepnica, plastičnih vreća i staklenih ploča, predmeta od metala), pomoću knjigotiska, ofseta, fotograavure, fleksografije, sitotiska i drugih tiskarskih strojeva, strojeva za umnožavanje, računalnih pisača, strojeva za fotokopiranje i strojeva za termokopiranje |

OSNIVAČI/ČLANOVI DRUŠTVA:

- | | |
|---|-------------------------------------|
| 1 | Božica Magdalenić, OIB: 17012552230 |
| | Čakovec, Uska 1 |
| 1 | - jedini osnivač d.o.o. |

OSOBE OVLAŠTENE ZA ZASTUPANJE:

- | | |
|---|--|
| 1 | Božica Magdalenić, OIB: 17012552230 |
| | Čakovec, Uska 1 |
| 1 | - direktor |
| 1 | - zastupa društvo pojedinačno i samostalno |

TEMELJNI KAPITAL:

Izrađeno: 2019-02-04 12:54:53
Podaci od: 2019-02-04

D004
Stranica: 4 od 5

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

TEMELJNI KAPITAL:

1 20.000,00 kuna

PRAVNI ODNOSI:

Osnivački akt:

1 Izjava o osnivanju društva od dana 22.12.2014. godine.

FINANCIJSKA IZVJEŠĆA:

	Predano	God.	Za razdoblje	Vrsta izvještaja
eu	27.04.18	2017	01.01.17 - 31.12.17	GFI-POD izvještaj
eu	02.07.18	2017	01.01.17 - 31.12.17	Izjava o razl. izmjene
eu	02.07.18	2017	01.01.17 - 31.12.17	GFI-POD izvještaj

Upise u glavnu knjigu proveli su:

RBU Tt	Datum	Naziv suda
0001 Tt-14/3811-4	24.12.2014	Trgovački sud u Varaždinu
0002 Tt-19/137-2	14.01.2019	Trgovački sud u Varaždinu
eu /	30.03.2015	elektronički upis
eu /	06.06.2016	elektronički upis
eu /	26.04.2017	elektronički upis
eu /	27.04.2018	elektronički upis
eu /	02.07.2018	elektronički upis

Pristojba: _____

Nagrada: _____

JAVNI BILJEŽNIK
Marodi Ivan
Čakovec, Matice hrvatske 14



Izrađeno: 2019-02-04 12:54:53
Podaci od: 2019-02-04

Stranica: 5 od 5

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

Ja, javni bilježnik **IVAN MARODI**, Čakovec, Matice hrvatske 14,
temeljem članka 5. Zakona o sudskom registru po uvidu u sudski registar kojeg sam današnjeg
dana izvršio elektroničkim putem,

i z d a j e m

Izvadak iz sudskog registra za:

NORD – ING d.o.o., MBS 070127696, OIB 14231137924, Čakovec, PUTJANE 15

Izvadak se sastoji od 5 stranice.

Javnobilježnička pristojba za ovjeru po tar. br. 11. st. 1. ZJP naplaćena u iznosu 10,00 kn.
Javnobilježnička nagrada po čl. 31. a PPJT zaračunata u iznosu od 25,00 kn uvećana za PDV u
iznosu od 6,25 kn.

Broj: OV-737/2019
Čakovec, 04.02.2019.



Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

RJEŠENJE

kojim se imenuje:

PROJEKTANT
GRAĐEVINSKOG PROJEKTA -KONSTRUKTERSKOG

NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.

Imenovani je upisan u Imenik ovlaštenih inženjera Hrvatske komore inženjera građevinarstva pod rednim brojem **5444** s danom upisa 10.05.2016.

Imenovani je djelatnik poduzeća NORD-ING d.o.o., iz Čakovca, od kojeg je naručitelj naručio izradu tehničke dokumentacije.

Čakovec, 07.2021.

Direktor:
Božica Magdalenić, ing.građ.



PROJEKTANTSKI URED:	NORD-ING d.o.o., PUTJANE 15, 40000 ČAKOVEC
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
FAZA / VRSTA PROJEKTA:	IZVEDBENI / GRAĐEVINSKI PROJEKT – KONSTRUKTERSKI

Strana: 12



REPUBLIKA HRVATSKA

HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA

10000 Zagreb, Ulica grada Vukovara 271

KLASA: UP/I-360-01/16-01/137
URBROJ: 500-03-16-2
Zagreb, 10. svibnja 2016. godine

Hrvatska komora inženjera građevinarstva na temelju članka 26. stavka 5. i članka 27. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju ("Narodne novine", broj 78/15.) odlučujući o zahtjevu koji je podnio **Nikola Panić, Macinec, Trnovec 48**, donosi slijedeće

RJEŠENJE

1. U Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva upisuje se **Nikola Panić, mag.ing.aedif., Macinec, Trnovec 48, OIB 94303483169**, pod rednim brojem **5444**, s danom upisa **10.05.2016.** godine.
2. Upisom u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva **Nikola Panić, mag.ing.aedif.**, stječe pravo na uporabu strukovnog naziva "**ovlašteni inženjer građevinarstva**" i pravo na obavljanje stručnih poslova temeljem članka 48., 50., 53. stavak 1. i 2., 55. Zakona o poslovima i djelatnostima prostornog uređenja i gradnje ("Narodne novine", broj 78/15.), te ostala prava i dužnosti sukladno ovom Zakonu, posebnim zakonima i propisima donesenim temeljem tih zakona, te općim aktima Komore.
3. Ovlaštenom inženjeru građevinarstva Hrvatska komora inženjera građevinarstva izdaje "**pečat i iskaznicu ovlaštenog inženjera građevinarstva**", koje su vlasništvo Komore.

Obrazloženje

Dana 15.04.2016. godine Nikola Panić, mag.ing.aedif., podnio je zahtjev za upis u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva.

U prilogu zahtjeva, podnositelj zahtjeva je podnio slijedeću dokumentaciju:

- presliku važećeg osobnog dokumenta,
- presliku diplome,
- presliku Uvjerenja o položenom stručnom ispitu za obavljanje poslova prostornog uređenja i graditeljstva,
- dokaz o radnom stažu (Elektronički zapis o podacima evidentiranim u matičnoj evidenciji Hrvatskog zavoda za mirovinsko osiguranje),
- popis poslova,
- preslike gotovih naslovnica projekata potpisane i ovjerene od odgovornog projektanta na kojima se navode suradnici u projektiranju,

2

- završno mišljenje mentora u trajanju od 16 mjeseci,
- dokaz o uplati upisnine u iznosu od 1.000,00 kn,
- 70,00 kn Upravne pristojbe (biljezi RH),
- jednu fotografiju veličine 35x45 mm.

Prema odredbi članka 27. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju pravo na upis u Imenik ovlaštenih arhitekata, ovlaštenih arhitekata urbanista, odnosno ovlaštenih inženjera Komore ima fizička osoba koja kumulativno ispunjava sljedeće uvjete:

1. da je završila odgovarajući preddiplomski i diplomski sveučilišni studij ili integrirani preddiplomski i diplomski sveučilišni studij i stekla akademski naziv magistar inženjer, ili da je završila diplomski sveučilišni studij i stekla akademski naziv inženjer,
2. odgovarajući specijalistički diplomski stručni studij i stekla stručni naziv stručni specijalist inženjer ako je tijekom cijelog svog studija stekla najmanje 300 ECTS bodova, odnosno da je na drugi način propisan posebnim propisom stekla odgovarajući stupanj obrazovanja odgovarajuće struke,
3. da je po završetku odgovarajućeg diplomskog sveučilišnog studija ili po završetku odgovarajućeg specijalističkog diplomskog stručnog studija provela na odgovarajućim poslovima u struci najmanje dvije godine, da je po završetku odgovarajućeg diplomskog sveučilišnog studija ili odgovarajućeg specijalističkog diplomskog stručnog studija provela na odgovarajućim poslovima u struci najmanje jednu godinu, ako je uz navedeno iskustvo po završetku odgovarajućeg preddiplomskog sveučilišnog ili po završetku odgovarajućeg preddiplomskog stručnog studija stekla odgovarajuće iskustvo u struci u trajanju od najmanje tri godine, odnosno bila zaposlena na stručnim poslovima graditeljstva i/ili prostornoga uređenja u tijelima državne uprave ili jedinica lokalne i područne (regionalne) samouprave, te zavodima za prostorno uređenje županije, odnosno Grada Zagreba najmanje deset godina,
4. da je ispunila uvjete sukladno posebnim propisima kojima se propisuje polaganje stručnog ispita.

U postupku koji je prethodio donošenju ovog rješenja izvršen je uvid u priloženu dokumentaciju i utvrđeno je da je zahtjev podnositelja osnovan, te da podnositelj udovoljava kumulativno svim uvjetima za upis u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva koji su propisani člankom 27. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju.

Podnositelj zahtjeva stekao je pravo na uporabu strukovnog naziva „ovlašteni inženjer građevinarstva“ i pravo na obavljanje stručnih poslova temeljem članka 48., 50., 53 stavak 1. i 2., 55. Zakona o poslovima i djelatnostima prostornog uređenja i gradnje, te ostala prava i dužnosti sukladno ovom Zakonu, posebnim zakonima i propisima donesenim temeljem tih zakona, te općim aktima Komore.

Ovlašteni inženjer građevinarstva dužan je izvršavati navedene stručne poslove sukladno zakonu te temeljnim načelima i pravilima struke koje treba poštovati ovlašteni inženjer građevinarstva.

Pravo na obavljanje navedenih stručnih poslova prestaje s prestankom članstva u Komori, u skladu s člankom 34. i 35. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju.

Ovlaštenom inženjeru građevinarstva Hrvatska komora inženjera građevinarstva izdaje "pečat i iskaznicu ovlaštenog inženjera građevinarstva", sukladno članku 26. stavku 5. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju.

Ovlašteni inženjer građevinarstva dužan je plaćati Hrvatskoj komori inženjera građevinarstva članarinu i ostala davanja koja utvrde tijela Komore, osim u slučaju mirovanja članstva i privremenog prekida obavljanja djelatnosti, a pri prestanku članstva u Komori dužan je podmiriti sve dospjele financijske obveze prema Komori, sve sukladno članku 13. stavku 1. točki 5. Statuta Hrvatske komore inženjera građevinarstva.

Naziv investitora: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU,
Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
Naziv građevine: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
Lokacija građenja: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec

DATUM: 07.2021.
Z.O.P.: NI-57/2021
O.P.:NI-57/2021-G

3

Ovlašteni inženjer građevinarstva dobiva putem Hrvatske komore inženjera građevinarstva Potvrdu o polici osiguranja od profesionalne odgovornosti kod odabranog osiguravatelja. Polica se izdaje na razdoblje od godine dana i obnavlja svake godine. Premija osiguranja plaća se sa članarinom, odnosno uračunava se u iznos članarine, sve u skladu s člankom 55. Stavcima 1. i 2. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju.

Ovlašteni inženjer građevinarstva dužan je platiti za upis Hrvatskoj komori inženjera građevinarstva upisninu u iznosu od 1.000,00 kn sukladno članku 13. stavku 1. točki 4. Statuta Hrvatske komore inženjera građevinarstva.

Upravna pristojba plaćena je upravnim biljegom emisije Republike Hrvatske koji je zalijepljen na podnesak i poništen, u vrijednosti 20,00 kn (slovima: dvadeset kuna) prema tarifnom br. 1 i u vrijednosti od 50,00 kn (slovima: pedeset kuna), prema tar.br. 2. Zakona o upravnim pristojbama („Narodne novine“ br. 8/96. 77/96. 131/97. 69/98. 66/99. 145/99. 116/00. 110/04. 150/05. 153/05. 129/06. 117/07. 25/08. 60/08. 20/10. 69/10. 126/11. 112/12. i 9/13.).

Slijedom navedenog, na temelju članaka 26. i 27. Zakona o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju, odlučeno je kao u izreci.

Predsjednik
Hrvatske komore inženjera građevinarstva
Zvonimir Sever, dipl.ing.građ.

Uputa o pravnom lijeku:

Protiv ovog rješenja dopuštena je žalba koja se podnosi Ministarstvu graditeljstva i prostornoga uređenja u roku 15 dana od dana dostave rješenja. Žalba se predaje neposredno ili šalje poštom u pisanom obliku, u tri primjerka, putem tijela koje je izdalo rješenje.

Na žalbu se plaća pristojba u iznosu od 50,00 kuna državnih biljega prema Tar.br. 3. Tarife upravnih pristojbi Zakona o upravnim pristojbama („Narodne novine“ broj 8/96, 77/96, 131/97, 68/98, 66/99, 145/99, 30/00- Odluka Ustavnog suda, 116/00, 163/03, 17/04, 110/04, 141/04, 150/05, 153/05, 129/06, 117/07, 25/08, 60/08, 20/10, 69/10, 126/11, 112/12, 19/13, 80/13, 40/14, 69/14, 87/14, 94/14).

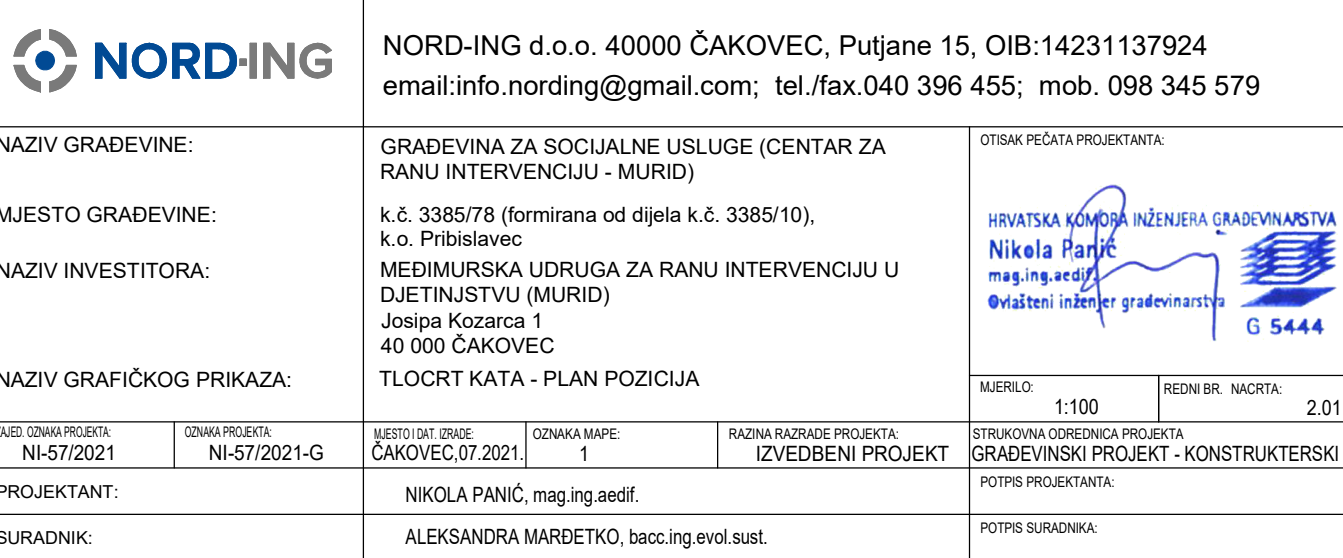
Dostaviti:

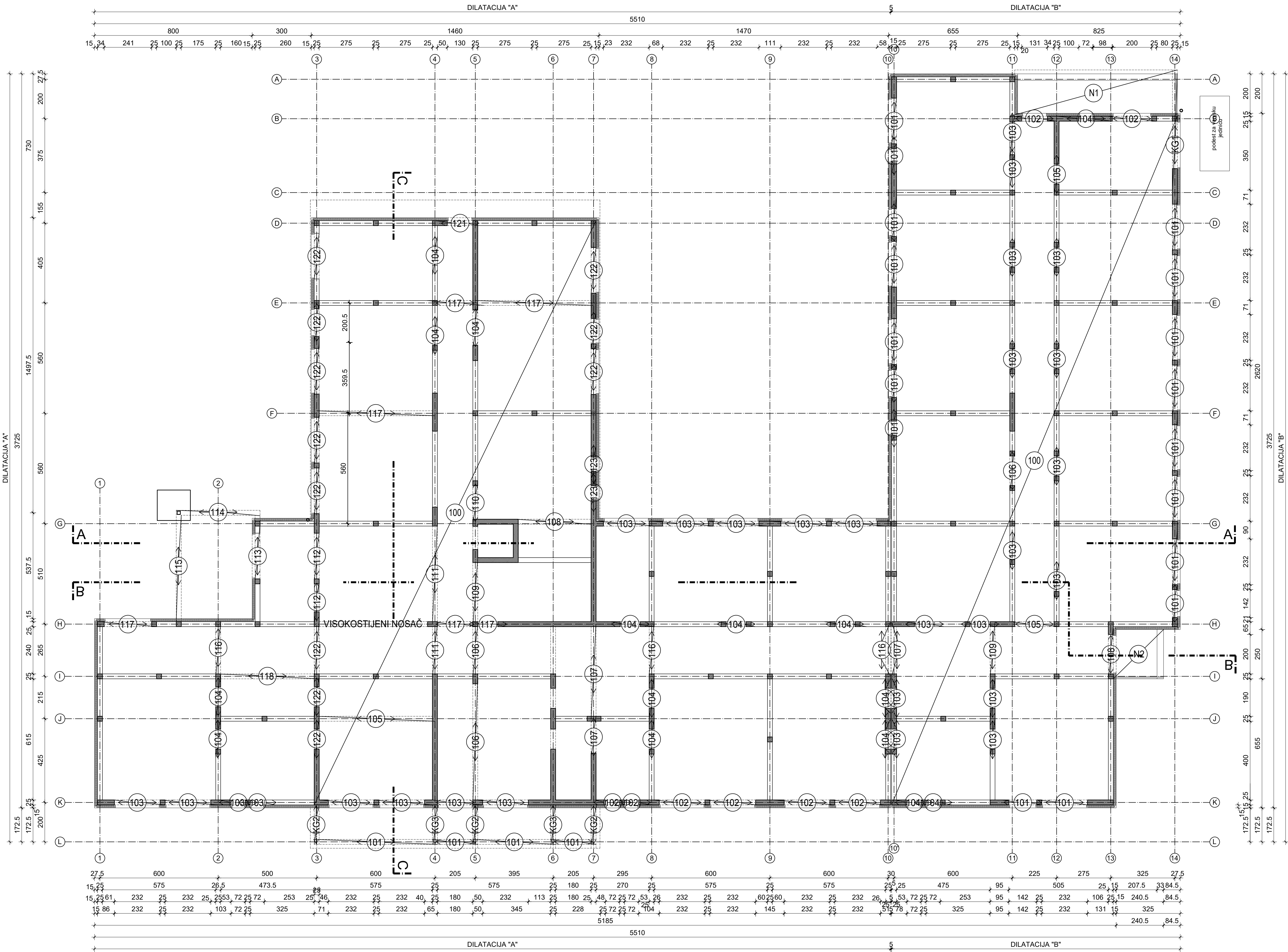
1. **Nikola Panić,**
40306 Macinec, Trnovec 48
2. U Zbirku isprava Komore

Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

2. GRAFIČKI DIO





NAPOMENA:
- ZA VERTIKALNU KONSTRUKCIJU GLEDAJ
"GLOBALNU ANALIZU KONSTRUKCIJE"
(STATIČKI PRORAČUN)
- SVAKU POZICIJU GLEDAJ ZASEBNO OVISNO
O DILATACIJI

		NORD-ING d.o.o. 40000 ČAKOVEC, Putjane 15, OIB:14231137924 email:info.nording@gmail.com; tel./fax.040 396 455; mob. 098 345 579	
NAZIV GRADEVINE:		GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)	
MJESTO GRADEVINE:		k.č. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	
NAZIV INVESTITORA:		MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINSTVU (MURID) Josipa Kozarica 1 40 000 ČAKOVEC	
NAZIV GRAFIČKOG PRIKAZA:		TLOCRT PRIZEMLJA - PLAN POZICIJA	
ZAD. ODNAK PROJEKTA NI-57/2021		ODNAK PROJEKTA NI-57/2021-G	
PROJEKTANT:		NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.	
SURADNIK:		ALEKSANDRA MARDETKO, bacc.ing.evot.sust.	
		OTISAK PEČATA PROJEKTANTA	
MJEŠLO: 1:100		REDNI BR. NACRTA: 2.02	
STRUKOVNA ODOBRENJA PROJEKTA		IZVEDBENI PROJEKT	
POTPIS PROJEKTANTA:		POTPIS SURADNIKA:	

Naziv investitora:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec	DATUM: 07.2021.
Naziv građevine:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)	Z.O.P.: NI-57/2021
Lokacija građenja:	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec	O.P.:NI-57/2021-G

NAZIV PROJEKTOG UREDA:	NORD-ING d.o.o., ČAKOVEC, PUTJANE 15
NAZIV INVESTITORA:	MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
NAZIV GRAĐEVINE:	GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU – MURID)
GLAVNI PROJEKTANT:	ELEONORA BEDEKOVIĆ, dipl.ing.arh.
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
LOKACIJA GRAĐENJA :	PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. 3385/10), k.o. Pribislavec
OZNAKA PROJEKTA:	NI-57/2021-G
MJESTO I DATUM :	ČAKOVEC, 07.2021.
STRUK. ODREDNICA PROJEKTA:	GRAĐEVINSKI PROJEKT
RAZINA RAZRADE PROJEKTA :	IZVEDBENI PROJEKT

3. Prikaz armature u konstruktivnim A.B. elementima građevine

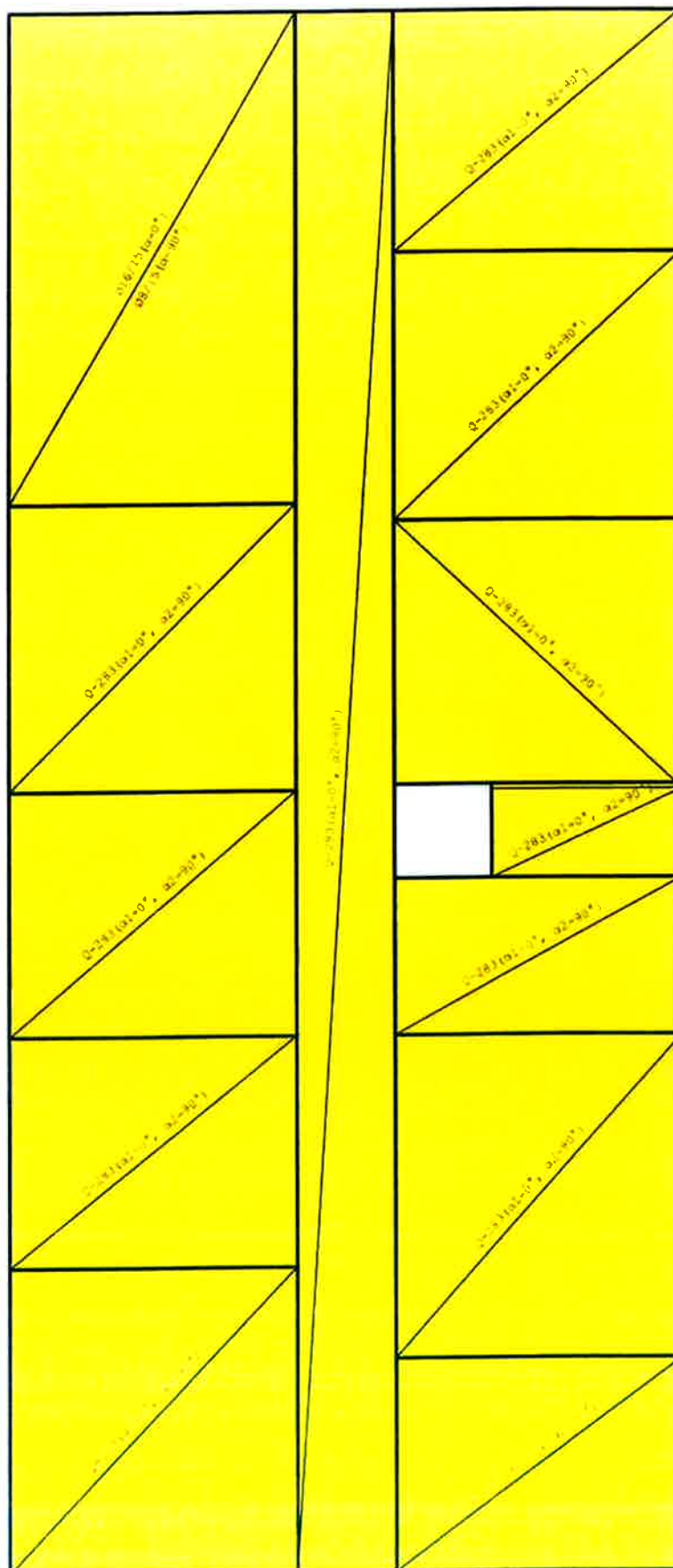
NAPOMENA: Izvesti prema detaljnim nacrtima armature!

PROJEKTANTSKI URED:	NORD-ING d.o.o., PUTJANE 15, 40000 ČAKOVEC
PROJEKTANT:	NIKOLA PANIĆ, mag.ing.aedif.
FAZA / VRSTA PROJEKTA:	IZVEDBENI / GRAĐEVINSKI PROJEKT – KONSTRUKTERSKI

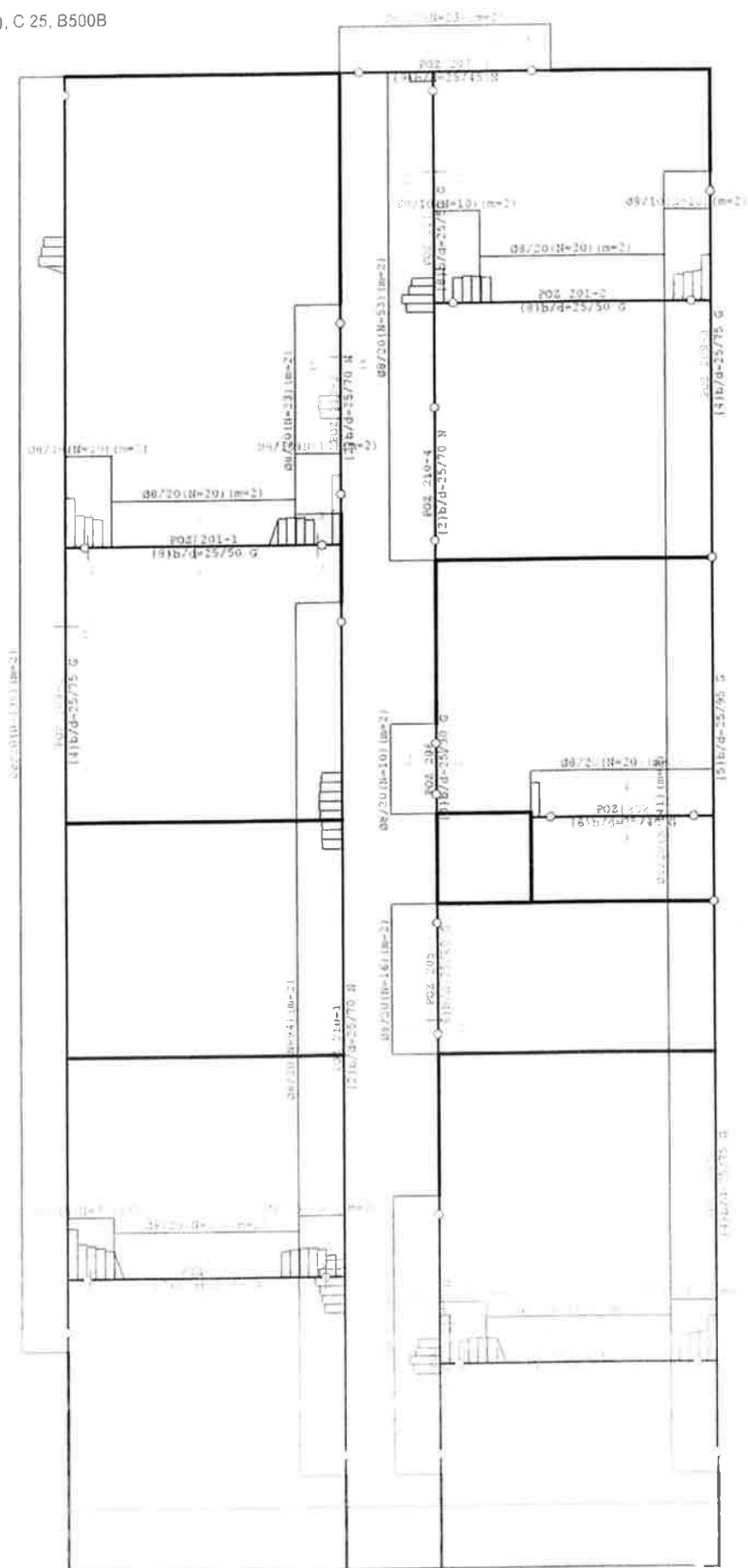
Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B, a=3.00 cm

Aa - d. zona	[cm ² /m]
	0.00
	2.87
	5.73



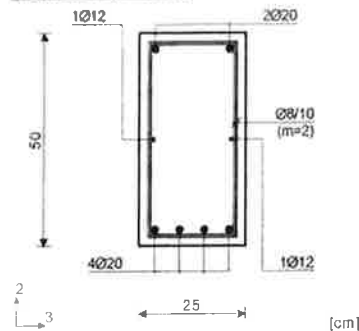
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



POZ 201-1 (7479-5429)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 3-3 x = 0.59m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -5.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.06 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

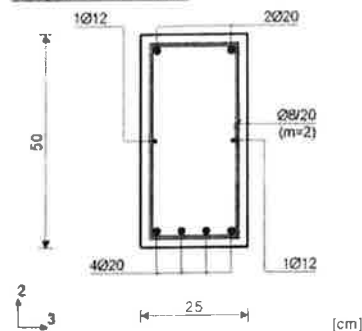
1.35xI+1.50xII
 V2ed = -40.54 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.04 kNm

Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $eb/ea = -0.585/25.000 \%$

As1 = 0.00 cm²
 As2 = 0.26 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø10(m=2) = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

Presjek 2-2 x = 3.17m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 172.52 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

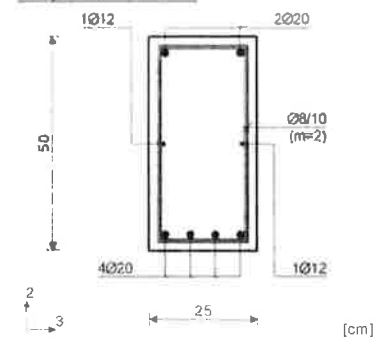
1.35xI+1.50xII
 V2ed = -3.92 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $eb/ea = -3.500/8.774 \%$

As1 = 10.00 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

Presjek 1-1 x = 5.60m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 50.91 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.08 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 59.34 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.06 kNm

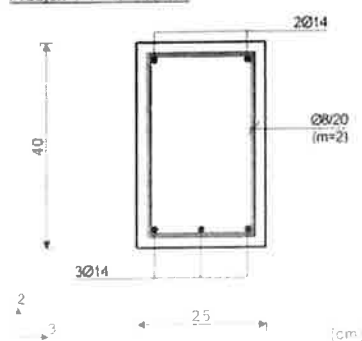
Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $eb/ea = -2.378/25.000 \%$
 As1 = 2.69 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.69 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø10(m=2) = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

POZ 202 (6830-8227)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 4-4 x = 1.95m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 33.37 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = -0.67 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.02 kNm

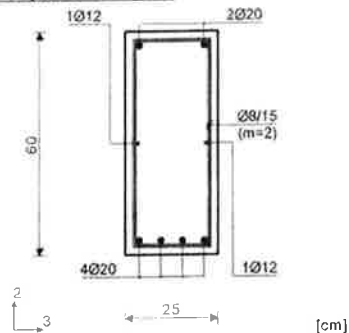
Vrd,max,2 = 384.50 kN
 Vrd,max,3 = 384.50 kN
 $eb/ea = -2.424/25.000 \%$
 As1 = 2.21 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø20(m=2) = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.77%

POZ 203 (529-1966)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 5-5 x = 0.40m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 59.19 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.11 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

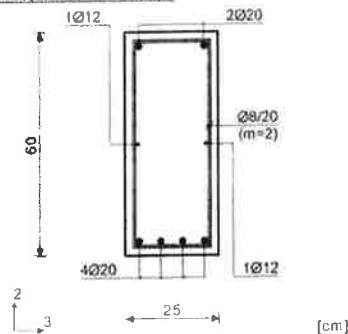
1.35xI+1.50xII
 V2ed = -76.34 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.08 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = -2.024/25.000 ‰

As1 = 2.59 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.82 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.41%

Presjek 6-6 x = 2.83m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

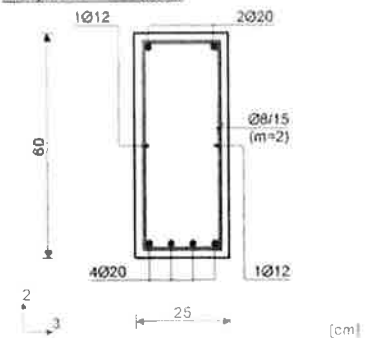
1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 215.43 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 5.02 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = -3.500/10.930 ‰
 As1 = 10.21 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)
 Postotak armiranja: 1.41%

Presjek 7-7 x = 5.60m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 20.21 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.08 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

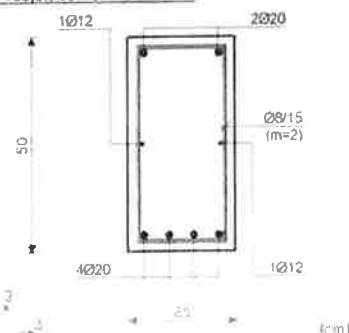
1.35xI+1.50xII
 V2ed = 63.62 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.06 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = -1.032/25.000 ‰
 As1 = 0.87 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.51 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 cm²/m)
 Postotak armiranja: 1.41%

POZ 204 (4117-1995)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 10-10 x = 0.60m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 81.51 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.07 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

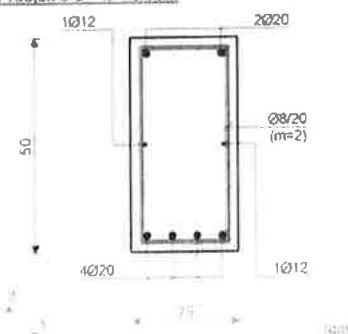
1.35xI+1.50xIV
 V2ed = 12.48 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = 2.048/25.000 ‰

As1 = 3.44 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.43 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

Presjek 9-9 x = 3.95m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 124.62 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.05 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

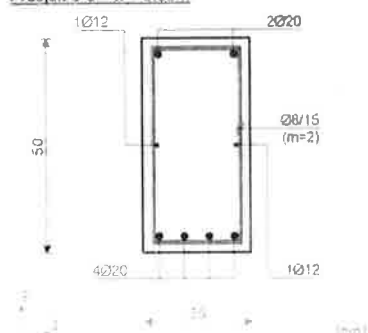
1.35xI+1.50xIV
 V2ed = 12.48 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = 2.048/25.000 ‰

As1 = 6.94 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

Presjek 8-8 x = 5.39m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 8.00 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.05 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIV
 V2ed = 12.48 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 eb/ea = 2.048/25.000 ‰

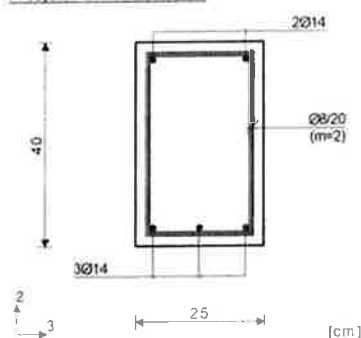
As1 = 0.41 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.21 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.815(m=2) = 1.39 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.69%

POZ 205 (5519-4388)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 11-11 x = 2.46m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 5.73 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 8.15 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.01 kNm

Vrd,max,2 = 364.50 kN
 Vrd,max,3 = 364.50 kN
 eb/ea = -0.801/25.000 ‰
 As1 = 0.37 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.77%

POZ 206 (6182-6824)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 4.35 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

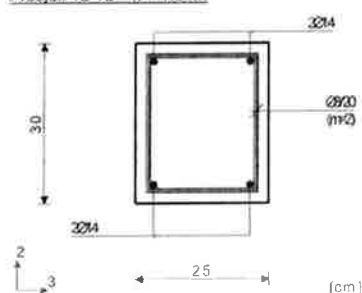
1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 1.78 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 eb/ea = -0.947/25.000 ‰

As1 = 0.38 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.82%

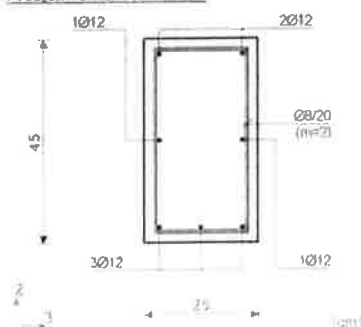
Presjek 12-12 x = 1.34m



POZ 207 (11336-10653)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 13-13 x = 1.34m



Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.17 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 6.25 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.17 kNm

Vrd,max,2 = 410.06 kN
 Vrd,max,3 = 410.06 kN
 eb/ea = -1.180/25.000 ‰
 As1 = 0.83 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

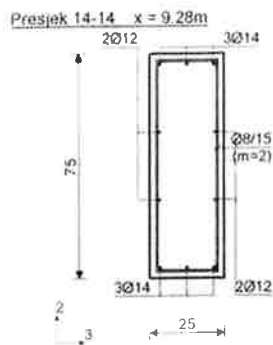
Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 14.02 kNm

Postotak armiranja: 0.70%

POZ 208 (1-2577)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 10.79 kNm

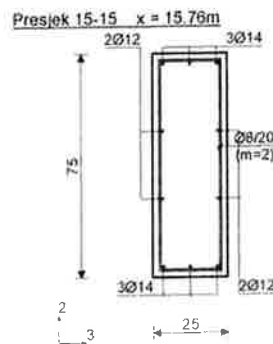
As1 = 0.37 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/15(m=2) = 1.35 cm²/m)
 Postotak armiranja: 0.73%

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.37 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = -4.69 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.37 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 eb/ea = -0.570/25.000 ‰

POZ 209-1 (301-9005)
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



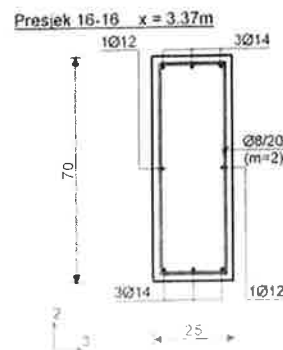
Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -2.47 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.02 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 eb/ea = -0.639/25.000 ‰
 As1 = 0.46 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)
 Postotak armiranja: 0.73%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 13.35 kNm

POZ 210-2 (7725-9331)
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



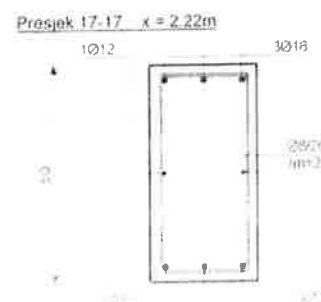
Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = -8.49 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.03 kNm

Vrd,max,2 = 637.88 kN
 Vrd,max,3 = 637.88 kN
 eb/ea = -0.937/25.000 ‰
 As1 = 0.86 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)
 Postotak armiranja: 0.66%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 23.24 kNm

POZ 211 (11025-9254)
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.09 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = 1.02 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.09 kNm

Vrd,max,2 = 435.00 kN
 Vrd,max,3 = 435.00 kN
 eb/ea = 2.22/25.000 ‰
 As1 = 1.21 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)
 Postotak armiranja: 0.66%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 23.24 kNm

POZ 201-1 (7479-5429)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25

B500B

Modul elastičnosti betona

Vlačna čvrstoća pri savijanju

Modul elastičnosti armature

Koeficijent tečenja betona

Dilatacija skupljanja betona

Pukotine: Savijanje oko osi 3

Progib: Savijanje oko osi 3

$$E_b(t_0) = 31500 \text{ MPa}$$

$$f_{bzs} = 2.60 \text{ MPa}$$

$$E_a = 2.00 \times 10^5 \text{ MPa}$$

$$\varphi_{\infty} = 2.50$$

$$\varepsilon_s = 0.59 \text{ ‰}$$

Koef. dugotrajnosti opterećenja

Ekvivalentni promjer šipke

Zaštitni sloj betona

Napon u armaturi pri pojavi pukotine

Relativna prosječna dilatacija

Maksimalni razmak između pukotina

Širina pukotina

Progib

Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 108.28 kNm

M2 = 0.00 kNm

Veličina početnog progiba

$$k_{lt} = 0.60$$

$$\sigma_{eq} = 20.00 \text{ mm}$$

$$c = 28.00 \text{ mm}$$

$$\sigma_{st} = 65.65 \text{ MPa}$$

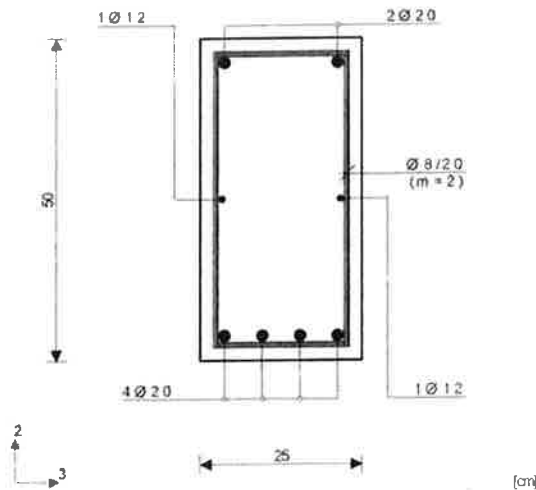
$$\varepsilon_m = 0.94 \text{ ‰}$$

$$s_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$$

$$a_k(t_0) = 0.15 \text{ mm}$$

$$u_g(t_0) = 8.75 \text{ mm}$$

Presjek 1-1 x = 2.97m



T = 0 Presjek s pukotinom

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 123.23 kNm

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

$$k_1 = 0.80$$

$$k_2 = 0.50$$

$$k_3 = 3.40$$

$$k_4 = 0.42$$

$$A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$$

$$\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$$

$$x_n = 11.14 \text{ cm}$$

$$\sigma_s = 228.3 \text{ MPa}$$

T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+1.00xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 123.23 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

Koef. dugotrajnosti opterećenja

Ekvivalentni promjer šipke

Zaštitni sloj betona

Napon u armaturi pri pojavi pukotine

Relativna prosječna dilatacija

Maksimalni razmak između pukotina

Širina pukotina

Progib

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 108.28 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Veličina trajnog progiba

$$k_1 = 0.80$$

$$k_2 = 0.50$$

$$k_3 = 3.40$$

$$k_4 = 0.42$$

$$A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$$

$$\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$$

$$x_n = 9.96 \text{ cm}$$

$$\sigma_s = 234.8 \text{ MPa}$$

$$k_{lt} = 0.40$$

$$\sigma_{eq} = 20.00 \text{ mm}$$

$$c = 28.00 \text{ mm}$$

$$\sigma_{st} = 65.65 \text{ MPa}$$

$$\varepsilon_m = 1.04 \text{ ‰}$$

$$s_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$$

$$a_k(t_{\infty}) = 0.17 \text{ mm}$$

$$u_g(t_{\infty}) = 16.59 \text{ mm}$$

POZ 204 (4117-1995)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25

B500B

Modul elastičnosti betona

Vlačna čvrstoća pri savijanju

Modul elastičnosti armature

Koeficijent tečenja betona

Dilatacija skupljanja betona

Pukotine: Savijanje oko osi 3

Progib: Savijanje oko osi 3

$$E_b(t_0) = 31500 \text{ MPa}$$

$$f_{bzs} = 2.60 \text{ MPa}$$

$$E_a = 2.00 \times 10^5 \text{ MPa}$$

$$\varphi_{\infty} = 2.50$$

$$\varepsilon_s = 0.59 \text{ ‰}$$

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

Koef. dugotrajnosti opterećenja

Ekvivalentni promjer šipke

Zaštitni sloj betona

Napon u armaturi pri pojavi pukotine

Relativna prosječna dilatacija

Maksimalni razmak između pukotina

Širina pukotina

Progib

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 99.05 kNm

M2 = 0.00 kNm

Veličina početnog progiba

$$k_1 = 0.80$$

$$k_2 = 0.50$$

$$k_3 = 3.40$$

$$k_4 = 0.42$$

$$A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$$

$$\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$$

$$x_n = 11.14 \text{ cm}$$

$$\sigma_s = 208.7 \text{ MPa}$$

$$k_{lt} = 0.60$$

$$\sigma_{eq} = 20.00 \text{ mm}$$

$$c = 28.00 \text{ mm}$$

$$\sigma_{st} = 65.65 \text{ MPa}$$

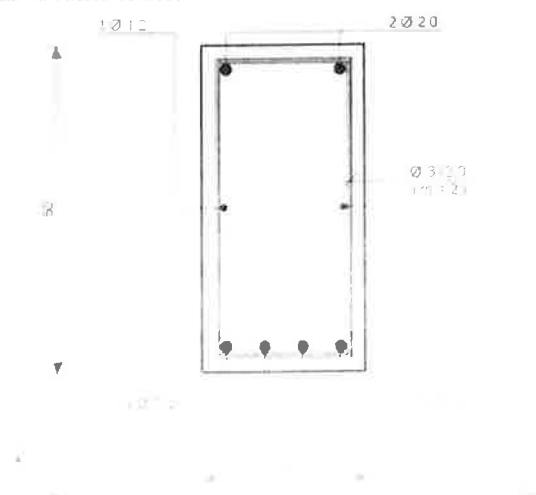
$$\varepsilon_m = 0.85 \text{ ‰}$$

$$s_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$$

$$a_k(t_0) = 0.13 \text{ mm}$$

$$u_g(t_0) = 7.49 \text{ mm}$$

Presjek 2-2 x = 2.20m



T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 112.95 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

Koef. dugotrajnosti opterećenja

Ekvivalentni promjer šipke

Zaštitni sloj betona

Napon u armaturi pri pojavi pukotine

Relativna prosječna dilatacija

Maksimalni razmak između pukotina

Širina pukotina

$$k_1 = 0.80$$

$$k_2 = 0.50$$

$$k_3 = 3.40$$

$$k_4 = 0.42$$

$$A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$$

$$\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$$

$$x_n = 11.14 \text{ cm}$$

$$\sigma_s = 208.7 \text{ MPa}$$

$$k_{lt} = 0.60$$

$$\sigma_{eq} = 20.00 \text{ mm}$$

$$c = 28.00 \text{ mm}$$

$$\sigma_{st} = 65.65 \text{ MPa}$$

$$\varepsilon_m = 0.85 \text{ ‰}$$

$$s_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$$

$$a_k(t_0) = 0.13 \text{ mm}$$

Napon u armaturi pri pojavi pukotine $\sigma_{sr} = 65.65 \text{ MPa}$
 Relativna prosječna dilatacija $\epsilon_m = 0.94 \text{ ‰}$
 Maksimalni razmak između pukotina $Sr, \max = 15.95 \text{ cm}$
 Širina pukotina $ak(t_0) = 0.15 \text{ mm}$
 Progib
 Dugotrajni utjecaji
 Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+0.30xII
 N1 = 0.00 kN

M3 = 99.05 kNm
 M2 = 0.00 kNm
 Kratkotrajni utjecaji
 N1 = 0.00 kN
 M3 = 0.00 kNm
 M2 = 0.00 kNm
 Veličina trajnog progiba $ug(t_0) = 14.64 \text{ mm}$

POZ 203 (529-1966)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25

B500B

Modul elastičnosti betona

Vlačna čvrstoća pri savijanju

Modul elastičnosti armature

Koeficijent tečenja betona

Dilatacija skupljanja betona

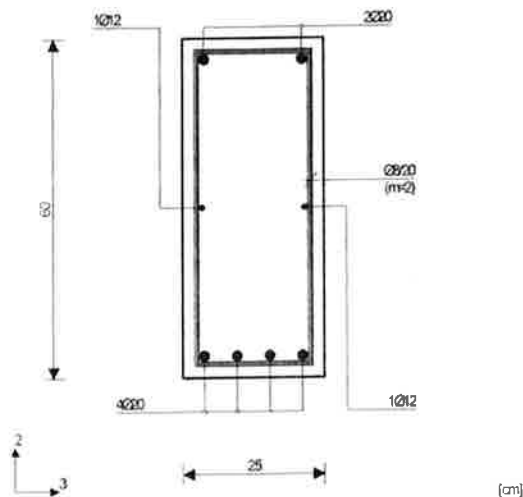
Pukotine: Savijanje oko osi 3

Progib: Savijanje oko osi 3

$E_b(t_0) = 31500 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.60 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_{\infty} = 2.50$
 $\epsilon_s = 0.59 \text{ ‰}$

Koef. dugotrajnosti opterećenja $k_t = 0.60$
 Ekvivalentni promjer šipke $\varnothing_{eq} = 20.00 \text{ mm}$
 Zaštitni sloj betona $c = 28.00 \text{ mm}$
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine $\sigma_{sr} = 65.65 \text{ MPa}$
 Relativna prosječna dilatacija $\epsilon_m = 0.82 \text{ ‰}$
 Maksimalni razmak između pukotina $Sr, \max = 15.95 \text{ cm}$
 Širina pukotina $ak(t_0) = 0.13 \text{ mm}$
 Progib
 Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+0.30xII
 N1 = 0.00 kN
 M3 = 119.29 kNm
 M2 = 0.00 kNm
 Veličina početnog progiba $ug(t_0) = 6.22 \text{ mm}$

Presjek 3-3 x = 3.82m



T = 0 Presjek s pukotinom

Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+1.00xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 135.42 kNm

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{ce,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$
 $x_n = 14.39 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 204.3 \text{ MPa}$

T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+1.00xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 135.42 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Koef. utjecaja prijanjanja arm.

Koeficijent dilatacijskog stanja

Koeficijent zaštitnog sloja

Koeficijent

Efektivna površina betona

Efektivni post. armiranja

Položaj neutralne linije

Napon vlačne armature

Koef. dugotrajnosti opterećenja

Ekvivalentni promjer šipke

Zaštitni sloj betona

Napon u armaturi pri pojavi pukotine

Relativna prosječna dilatacija

Maksimalni razmak između pukotina

Širina pukotina

Progib

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00x1+0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 119.29 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Veličina trajnog progiba

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{ce,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$
 $\rho_{ef} = 5.29 \text{ ‰}$
 $x_n = 13.55 \text{ cm}$
 $\sigma_s = 209.3 \text{ MPa}$
 $k_t = 0.40$
 $\varnothing_{eq} = 20.00 \text{ mm}$
 $c = 28.00 \text{ mm}$
 $\sigma_{sr} = 65.65 \text{ MPa}$
 $\epsilon_m = 0.92 \text{ ‰}$
 $Sr, \max = 15.95 \text{ cm}$
 $ak(t_0) = 0.15 \text{ mm}$

$ug(t_0) = 12.15 \text{ mm}$

POZ 201-2 (9952-11166)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25

B500B

Modul elastičnosti betona

Vlačna čvrstoća pri savijanju

Modul elastičnosti armature

Koeficijent tečenja betona

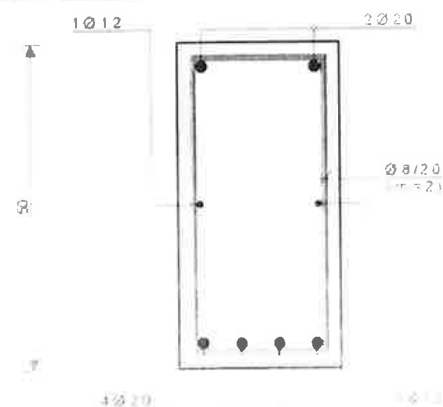
Dilatacija skupljanja betona

Pukotine: Savijanje oko osi 3

Progib: Savijanje oko osi 3

$E_b(t_0) = 31500 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.60 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00e+5 \text{ MPa}$
 $\varphi_{\infty} = 2.50$
 $\epsilon_s = 0.59 \text{ ‰}$

Presjek 4-4 x = 4.00m



INVESTITOR MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID) Josipa Kozarca 1 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT Nikola Panić, mag.ing.aedif
 DATUM: 05.2021 O.P. NI-57/2021-G Z.O.P. : NI-57/2021 STRANA: 28

Koeficijent dilatacijskog stanja $k_2 = 0.50$
 Koeficijent zaštitnog sloja $k_3 = 3.40$
 Koeficijent $k_4 = 0.42$
 Efektivna površina betona $A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$
 Efektivni post. armiranja $\rho_{ef} = 5.29 \%$
 Položaj neutralne linije $x_n = 11.14 \text{ cm}$
 Napon vlačne armature $\sigma_s = 207.2 \text{ MPa}$
 Koef. dugotrajnosti opterećenja $k_t = 0.60$
 Ekvivalentni promjer šipke $\phi_{eq} = 20.00 \text{ mm}$
 Zaštitni sloj betona $c = 28.00 \text{ mm}$
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine $\sigma_{sr} = 65.65 \text{ MPa}$
 Relativna prosječna dilatacija $\epsilon_m = 0.84 \text{ ‰}$
 Maksimalni razmak između pukotina $S_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$
 Širina pukotina $a_k(t_0) = 0.13 \text{ mm}$
 Progib
 Mjerodavna kombinacija: $1.00xI + 0.30xII$
 $N1 = 0.00 \text{ kN}$
 $M3 = 98.37 \text{ kNm}$
 $M2 = 0.00 \text{ kNm}$
 Veličina početnog progiba $u_g(t_0) = 7.63 \text{ mm}$

T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: $1.00xI + 1.00xII$

$N1 = 0.00 \text{ kN}$

$M3 = 111.87 \text{ kNm}$

$M2 = 0.00 \text{ kNm}$

Kratkotrajni utjecaji

$N1 = 0.00 \text{ kN}$

$M3 = 0.00 \text{ kNm}$
 $M2 = 0.00 \text{ kNm}$
 Koef. utjecaja prijanjanja arm. $k_1 = 0.80$
 Koeficijent dilatacijskog stanja $k_2 = 0.50$
 Koeficijent zaštitnog sloja $k_3 = 3.40$
 Koeficijent $k_4 = 0.42$
 Efektivna površina betona $A_{c,ef} = 237.5 \text{ cm}^2$
 Efektivni post. armiranja $\rho_{ef} = 5.29 \%$
 Položaj neutralne linije $x_n = 10.45 \text{ cm}$
 Napon vlačne armature $\sigma_s = 213.0 \text{ MPa}$
 Koef. dugotrajnosti opterećenja $k_t = 0.40$
 Ekvivalentni promjer šipke $\phi_{eq} = 20.00 \text{ mm}$
 Zaštitni sloj betona $c = 28.00 \text{ mm}$
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine $\sigma_{sr} = 65.65 \text{ MPa}$
 Relativna prosječna dilatacija $\epsilon_m = 0.93 \text{ ‰}$
 Maksimalni razmak između pukotina $S_{r,max} = 15.95 \text{ cm}$
 Širina pukotina $a_k(t_{\infty}) = 0.15 \text{ mm}$
 Progib
 Dugotrajni utjecaji
 Mjerodavna kombinacija: $1.00xI + 0.30xII$
 $N1 = 0.00 \text{ kN}$
 $M3 = 98.37 \text{ kNm}$
 $M2 = 0.00 \text{ kNm}$
 Kratkotrajni utjecaji
 $N1 = 0.00 \text{ kN}$
 $M3 = 0.00 \text{ kNm}$
 $M2 = 0.00 \text{ kNm}$
 Veličina trajnog progiba $u_g(t_{\infty}) = 14.66 \text{ mm}$

NAPOMENA: gornju zonu pojedinih greda voditi kontinuirano preko srednjih oslonaca ('kontinuirci' - poštivati pravila armiranja) !

Ulazni podaci - Konstrukcija, Ulazni podaci - Opterećenje, Statički proračun

POZ 208 - proračun reakcija a.b. grede kata

25/75 cm; C25/30; B500B; $l_{eff,max} = 3,00 \text{ m}$

NAPOMENA: armaturu predmetne grede nastaviti na armaturu greda POZ KG1

OPTEREĆENJE:

STALNO (G)

- od POZ 200+zid atike: $10,06 + 0,50 \times 0,15 \times 25 = 11,94 \text{ kN/m'}$
 - vlastita težina uzeta u obzir softverski

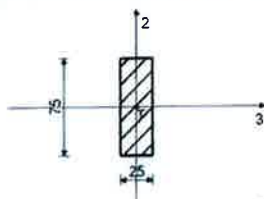
G = 11,94 kN/m' + V.T.

PROMJENJIVO (Q)

- od POZ 200: $= 2,00 \text{ kN/m'}$
Q = 2,00 kN/m'

Setovi greda

Set: 1 Presjek: b/d=25/75, Fikivna ekscentričnost



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 25/30	1.875e-1	1.563e-1	1.563e-1	3.087e-3	9.766e-4	8.789e-3



Lista slučajeva opterećenja

LC	Naziv
1	G (g)
2	Q
3	Komb.: G+Q (I+II)
4	Komb.: G+0.30Q (I+0.3xII)
5	Komb.: 1.35G+1.50Q (1.35xI+1.5xII)

Opt. 1: G (g)



Opt. 1: G (g)



Reakcije ležajeva

Opt. 2: Q



Opt. 2: Q



Reakcije ležajeva

NAPOMENA: armatura za predmetnu gredu je već odabrana, izvršen je proračun reakcija kako bi se proračunale konzolne grede kata - POZ KG1

INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č.br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif.
 DATUM: 05.2021 O. P. NI-57/2021-G Z. O. P. NI-57/2021

STRANA 30

Dimenzioniranje (beton)

Opt. 3: G+Q	Opt. 5: 1.35G+1.50Q	Opt. 5: 1.35G+1.50Q
		
Utjecaji u gredi: max $u_2 = -0.00$ / min $u_2 = -0.83$ m...	Utjecaji u gredi: max $M_3 = -0.00$ / min $M_3 = -229.11$...	Utjecaji u gredi: max $T_2 = -60.57$ / min $T_2 = -168.54$...

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Armatura u gredama (odabrana): Aa2/Aa1

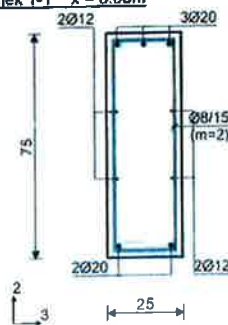
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Armatura u gredama (odabrana): Asw

Greda 1-2
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje jednog slučaja
 opterećenja: 1.35x1+1.50x11

Presjek 1-1 x = 0.00m



$V_{2ed} = -168.54$ kN
 $M_{3ed} = -229.11$ kNm

$V_{rd,max,2} = 683.44$ kN
 $eb/ea = -3.500/18.473$ %
 $As_1 = 0.00$ cm²
 $As_2 = 8.36$ cm²
 $As_3 = 0.00$ cm²
 $As_4 = 0.00$ cm²
 $Asw = 3.19$ cm²/m (m=2)
 [Odabrano $Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35$ cm²/m]
 Postotak armiranja: 1.08%

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram pukotine: max $ak(t_{\infty}) = 0.18$ mm

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B

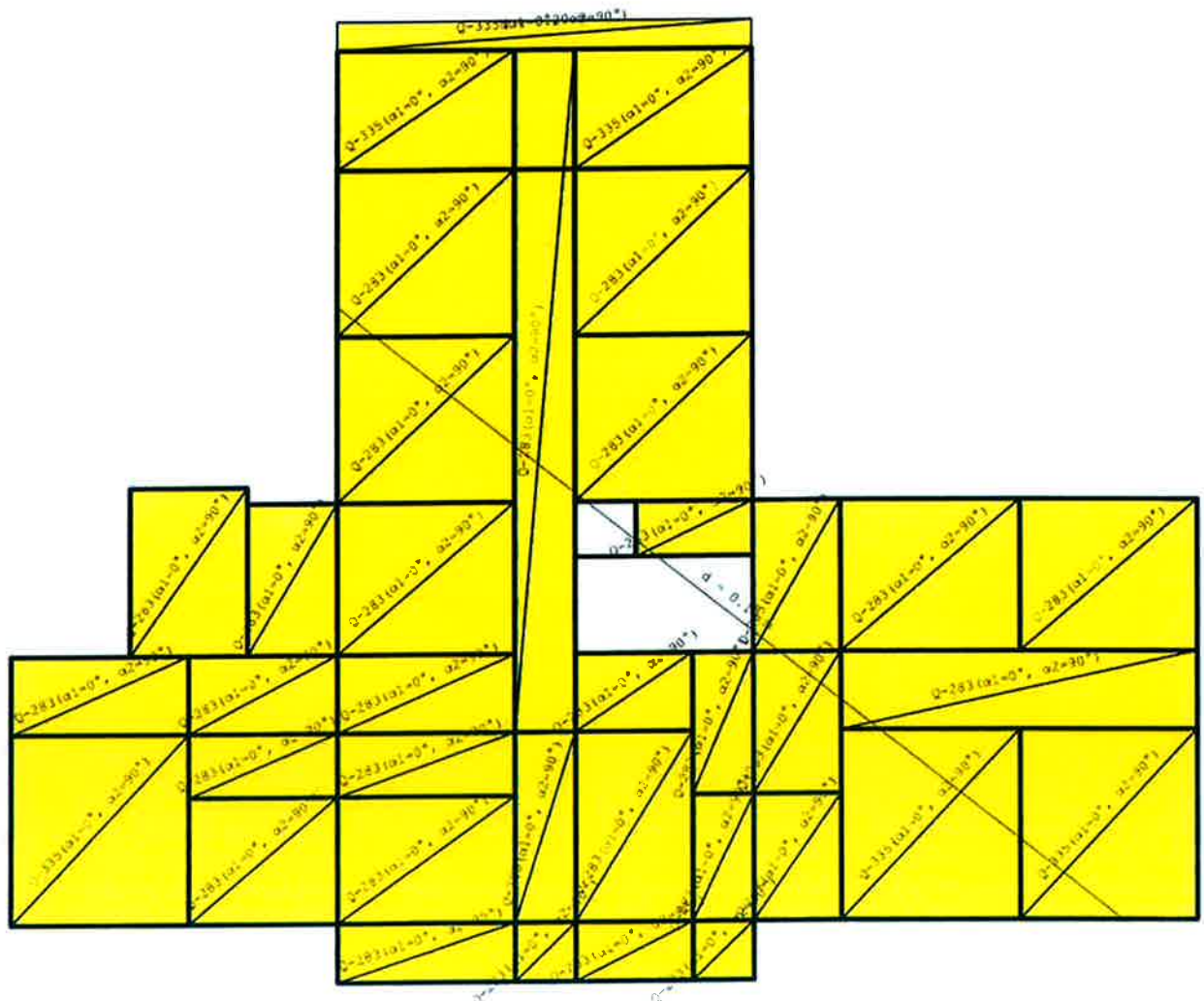


Dijagram progiba: max $ug(t_{\infty}) = 2.75$ mm

NAPOMENA: armaturu POZ 208 nastaviti na armaturu POZ KG1!
 armaturu gornje zone POZ KG1 voditi min. 3,0 m' na zidove odnosno u a.b. nadvoje!

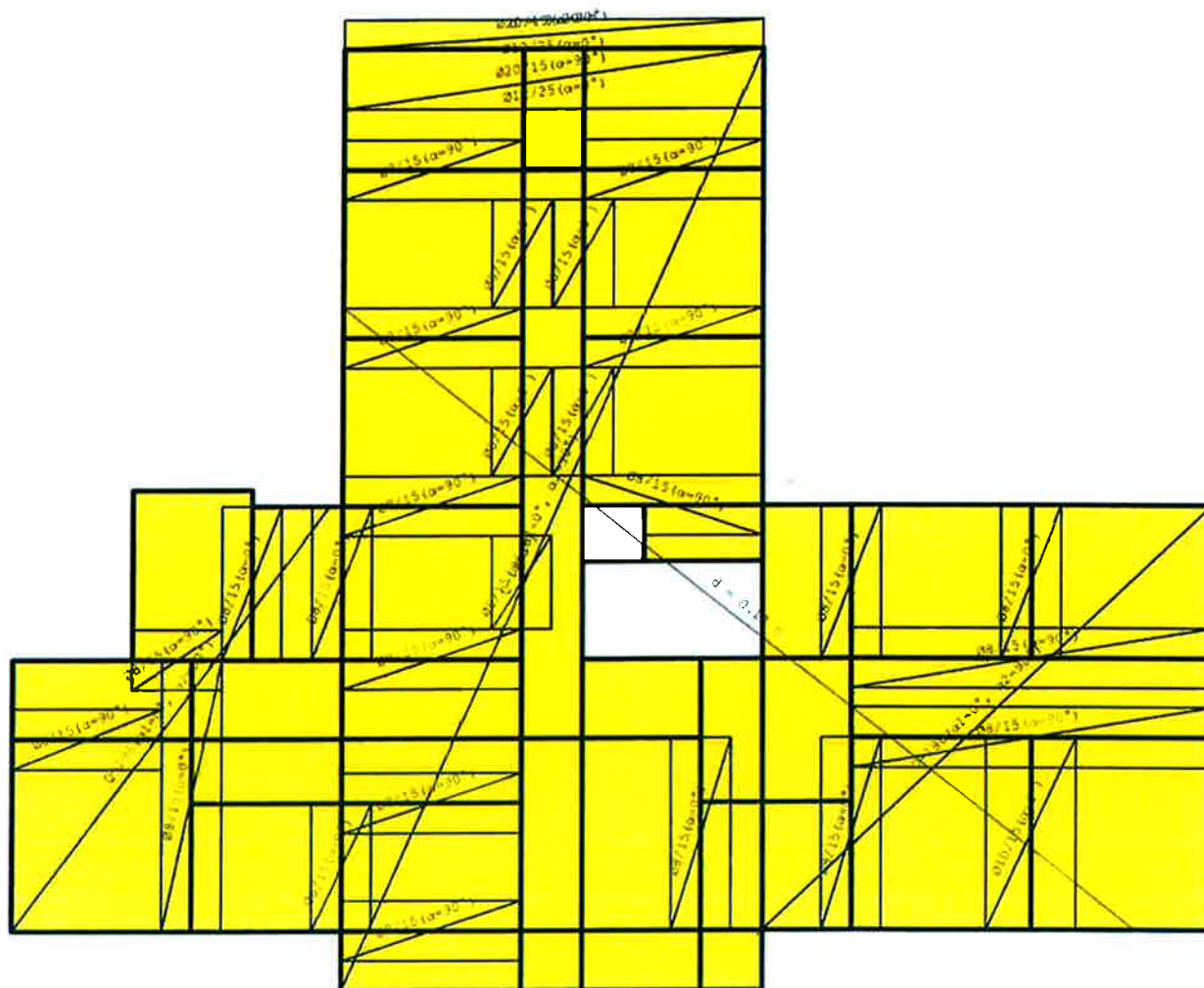
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B, a=3.00 cm

Aa - d.zona	[cm ² /m]
0.00	
1.62	
3.24	

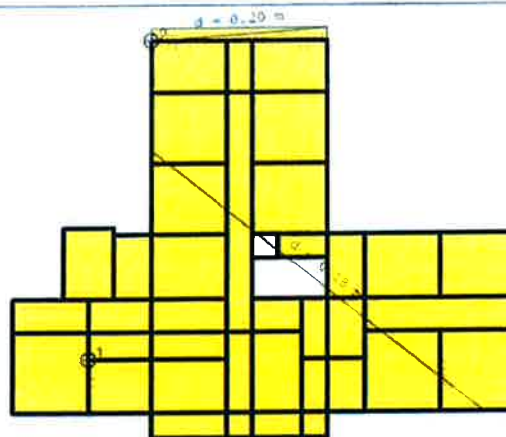


Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B, $a=3.00$ cm

Aa - g. zona [cm ² /m]	
-18.16	
-9.08	
0.00	



Mjerodavno opterećenje: 11-13
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



$ak_2/ak_1, t_{\infty}$ [mm]
0.00
0.14
0.27

max $ak_2/ak_1, t_{\infty} = 0.27$ mm

Nivo: PLOČA PRIZEMLJA [3.55 m] - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25 (d,pl=18.0 cm)
 Gornja zona: B500B (a=3.0 cm)
 Donja zona: B500B (a=3.0 cm)
 Modul elastičnosti betona
 Vlačna čvrstoća pri savijanju
 Modul elastičnosti armature
 Koeficijent tečenja betona
 Dilatacija skupljanja betona

$E_b(t_0) = 31500$ MPa
 $f_{bzs} = 2.60$ MPa
 $E_a = 2.00e+5$ MPa
 $\varphi_{\infty} = 2.50$
 $\epsilon_s = 0.59$ ‰

C 25 (d,pl=20.0 cm)
 Gornja zona: B500B (a=3.0 cm)
 Donja zona: B500B (a=3.0 cm)
 Modul elastičnosti betona
 Vlačna čvrstoća pri savijanju
 Modul elastičnosti armature
 Koeficijent tečenja betona
 Dilatacija skupljanja betona

$E_b(t_0) = 31500$ MPa
 $f_{bzs} = 2.60$ MPa
 $E_a = 2.00e+5$ MPa
 $\varphi_{\infty} = 2.50$
 $\epsilon_s = 0.59$ ‰

Točka 1

X=8.00 m, Y=4.25 m, Z=3.55 m

Gornja zona
 $\emptyset 5/10 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 8/15 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 5/10 \alpha = 90^\circ$
 Donja zona
 $\emptyset 6/10 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 6/10 \alpha = 90^\circ$

Pravac 1: ($\alpha=0^\circ$)

T = 0 Presjek s pukotinom

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.60xII
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = -24.96$ kNm/m

Koef. utjecaja prijanjanja arm.
 Koeficijent dilatacijskog stanja
 Koeficijent zaštitnog sloja
 Koeficijent
 Efektivna površina betona
 Efektivni post. armiranja
 Položaj neutralne linije
 Napon vlačne armature
 Koef. dugotrajnosti opterećenja
 Ekvivalentni promjer šipke
 Zaštitni sloj betona
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine
 Relativna prosječna dilatacija
 Maksimalni razmak između pukotina
 Širina pukotina

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 504.3$ cm²
 $\rho_{ef} = 1.05$ ‰
 $x_n = 6.13$ cm
 $\sigma_s = 334.0$ MPa
 $k_t = 0.60$
 $\emptyset_{eq} = 8.23$ mm
 $c = 27.00$ mm
 $\sigma_{sr} = 263.2$ MPa
 $\epsilon_{m} = 1.00$ ‰
 $Sr, max = 22.45$ cm
 $ak(t_0) = 0.22$ mm

Točka 2

X=11.00 m, Y=29.40 m, Z=3.55 m

Gornja zona
 $\emptyset 12/25 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 20/15 \alpha = 90^\circ$
 Donja zona
 $\emptyset 8/15 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 8/15 \alpha = 90^\circ$

Pravac 1: ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Presjek s pukotinom

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.60xII
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = -71.14$ kNm/m

Koef. utjecaja prijanjanja arm.
 Koeficijent dilatacijskog stanja
 Koeficijent zaštitnog sloja
 Koeficijent
 Efektivna površina betona
 Efektivni post. armiranja
 Položaj neutralne linije
 Napon vlačne armature
 Koef. dugotrajnosti opterećenja
 Ekvivalentni promjer šipke
 Zaštitni sloj betona
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine
 Relativna prosječna dilatacija
 Maksimalni razmak između pukotina
 Širina pukotina

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 436.2$ cm²
 $\rho_{ef} = 4.32$ ‰
 $x_n = 4.54$ cm
 $\sigma_s = 248.8$ MPa
 $k_t = 0.60$
 $\emptyset_{eq} = 20.00$ mm
 $c = 20.00$ mm
 $\sigma_{sr} = 76.68$ MPa
 $\epsilon_{m} = 1.01$ ‰
 $Sr, max = 14.67$ cm
 $ak(t_0) = 0.15$ mm

T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji
 Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.60xII
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = -24.96$ kNm/m

Kratkotrajni utjecaji
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = 0.00$ kNm/m
 Koef. utjecaja prijanjanja arm.
 Koeficijent dilatacijskog stanja
 Koeficijent zaštitnog sloja
 Koeficijent
 Efektivna površina betona
 Efektivni post. armiranja
 Položaj neutralne linije
 Napon vlačne armature
 Koef. dugotrajnosti opterećenja
 Ekvivalentni promjer šipke
 Zaštitni sloj betona
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine
 Relativna prosječna dilatacija
 Maksimalni razmak između pukotina
 Širina pukotina

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 466.7$ cm²
 $\rho_{ef} = 1.14$ ‰
 $x_n = 5.00$ cm
 $\sigma_s = 350.6$ MPa
 $k_t = 0.40$
 $\emptyset_{eq} = 8.23$ mm
 $c = 25.89$ mm
 $\sigma_{sr} = 244.8$ MPa
 $\epsilon_{m} = 1.26$ ‰
 $Sr, max = 21.08$ cm
 $ak(t_{\infty}) = 0.27$ mm

T = ∞ Presjek s pukotinom

Dugotrajni utjecaji
 Mjerodavna kombinacija: 1.00xI+0.60xII
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = -71.14$ kNm/m

Kratkotrajni utjecaji
 $N1 = 0.00$ kN/m
 $M = 0.00$ kNm/m
 Koef. utjecaja prijanjanja arm.
 Koeficijent dilatacijskog stanja
 Koeficijent zaštitnog sloja
 Koeficijent
 Efektivna površina betona
 Efektivni post. armiranja
 Položaj neutralne linije
 Napon vlačne armature
 Koef. dugotrajnosti opterećenja
 Ekvivalentni promjer šipke
 Zaštitni sloj betona
 Napon u armaturi pri pojavi pukotine
 Relativna prosječna dilatacija
 Maksimalni razmak između pukotina
 Širina pukotina

$k_1 = 0.80$
 $k_2 = 0.50$
 $k_3 = 3.40$
 $k_4 = 0.42$
 $A_{c,ef} = 378.9$ cm²
 $\rho_{ef} = 4.98$ ‰
 $x_n = 2.63$ cm
 $\sigma_s = 256.7$ MPa
 $k_t = 0.40$
 $\emptyset_{eq} = 20.00$ mm
 $c = 20.00$ mm
 $\sigma_{sr} = 68.77$ MPa
 $\epsilon_{m} = 1.15$ ‰
 $Sr, max = 13.63$ cm
 $ak(t_{\infty}) = 0.16$ mm

Pravac 2 ($\alpha=90^\circ$)

T = 0 Presjek bez pukotine

T = ∞ Presjek bez pukotine

Pravac 2 ($\alpha=0^\circ$)

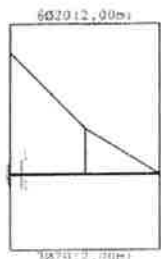
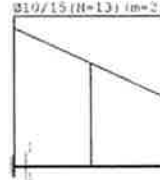
T = 0 Presjek bez pukotine

T = ∞ Presjek bez pukotine

INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID) Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
 GRADEVINA: GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č.br. 3385/78 (formirana od dijela k.č.br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif
 DATUM: 05.2021 O. P. NI-57/2021-G Z. O. P. NI-57/2021

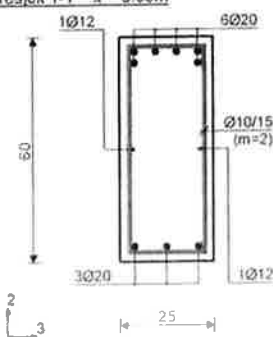
STRANA 34

Dimenzioniranje (beton)

Opt. 3: G+Q	Opt. 5: 1,35G+1,50Q	Opt. 5: 1,35G+1,50Q
		
Utjecaji u gredi: max $u_2 = -0.00$ / min $u_2 = -2.16$ m...	Utjecaji u gredi: max $M_3 = 0.03$ / min $M_3 = -304.1$...	Utjecaji u gredi: max $T_2 = -100.04$ / min $T_2 = -20...$
Odabrana armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B	Odabrana armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B	Odabrana armatura EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B
		
Armatura u gredama (odabrana): Aa2/Aa1	Armatura u gredama (odabrana): Asw	

Greda 1-2
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje jednog slučaja
 opterećenja: 1.35xI + 1.50xII

Presjek 1-1 x = 0.00m



$V_{2ed} = -204.12$ kN
 $M_{3ed} = -304.15$ kNm

$V_{rd,max,2} = 546.75$ kN
 $\epsilon_b/\epsilon_{ca} = -3.500/6.184 \%$
 $A_{s1} = 0.00$ cm²
 $A_{s2} = 15.25$ cm²
 $A_{s3} = 0.00$ cm²
 $A_{s4} = 0.00$ cm²
 $A_{sw} = 4.83$ cm²/m (m=2)
 (Odabrano $A_{sw} = 10/15(m=2) = 5.24$ cm²/m)
 Postotak armiranja: 2.04%

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram pukotine max $a_k(t_{\infty}) = 0.25$ mm

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram progiba max $u_g(t_{\infty}) = 7.61$ mm

NAPOMENA: armaturu POZ 101 nastaviti na armaturu POZ KG2!
 armaturu i presjek POZ KG2 voditi min. 3,0 m' na zidove odnosno armaturu u a.b.
 grede/nadvoje!

INVESTITOR MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT Nikola Panić, mag.ing.aedif

DATUM: 05.2021

O. P. NI-57/2021-G

Z. O. P. NI-57/2021

STRANA: 35

Dimenzioniranje (beton)

Opt. 3: G+Q



Opt. 5: 1,35G+1,50Q



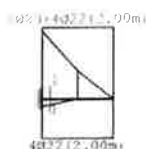
Opt. 5: 1,35G+1,50Q



Utjecaji u gredi: max $u_2 = -0.00$ / min $u_2 = -3.63$ m...

Odabrana armatura

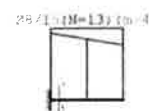
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Utjecaji u gredi: max $M_3 = -0.00$ / min $M_3 = -481.35$ kNm...

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Armatura u gredama (odabrana): Aa2/Aa1

Armatura u gredama (odabrana): Asw

Greda 1-2

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

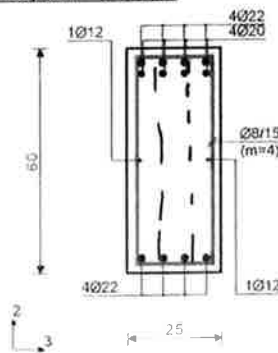
C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

B500B

Dimenzioniranje jednog slučaja

opterećenja: 1.35xI+1.50xII

Presjek 1-1 x = 0.00m



$V_{2ed} = -264.25$ kN

$M_{3ed} = -481.35$ kNm

$V_{rd,max,2} = 546.75$ kN

$eb/ea = -3.500/2.725 \%$

$As_1 = 2.76$ cm²

$As_2 = 26.32$ cm²

$As_3 = 0.00$ cm²

$As_4 = 0.00$ cm²

$Asw = 6.25$ cm²/m (m=2)

[Odabrano $Asw = Ø8/15(m=4) = 6.70$ cm²/m]

Postotak armiranja: 3.02%

VILICE SU ČEVROROŽNE!

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram pukotine: max $ak(t_{\infty}) = 0.15$ mm

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram progiba: max $ug(t_{\infty}) = 6.40$ mm

NAPOMENA: armaturu POZ 101 nastaviti na armaturu POZ KG3!

armaturu i presjek POZ KG3 voditi min. 3,0 m' na zidove odnosno armaturu u a.b. grede/nadvoje!

INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif
 DATUM: 05.2021 O. P. NI-57/2021-G Z. O. P. : NI-57/2021

STRANA 36

Dimenzioniranje (beton)

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



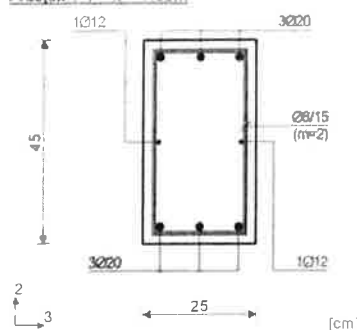
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



POZ 101 (700-3883)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 1-1 x = 7.03m



Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII

V2ed = -26.91 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.00 kNm

Vrd,max,2 = 410.06 kN
 Vrd,max,3 = 410.06 kN
 eb/ea = -2.797/25.000 %
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 2.97 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odobreno Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.88%

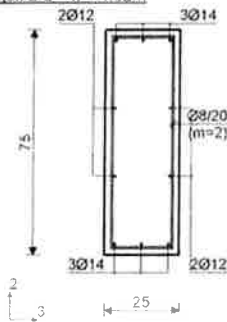
Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -50.23 kNm

POZ 102 (1043-9331)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 2-2 x = 4.52m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 17.63 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.10 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 2.29 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.07 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN

Vrd,max,3 = 683.44 kN

eb/ea = -0.744/25.000 %

As1 = 0.61 cm²

As2 = 0.00 cm²

As3 = 0.00 cm²

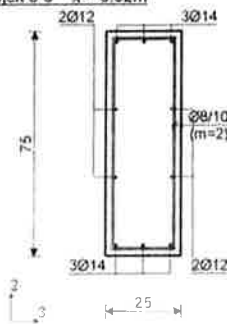
As4 = 0.00 cm²

Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

(Odobreno Asw = Ø8/20(m=2) = 1.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.73%

Presjek 3-3 x = 8.82m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 24.41 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.01 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = -65.65 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN

Vrd,max,3 = 683.44 kN

eb/ea = -0.892/25.000 %

As1 = 0.84 cm²

As2 = 0.00 cm²

As3 = 0.00 cm²

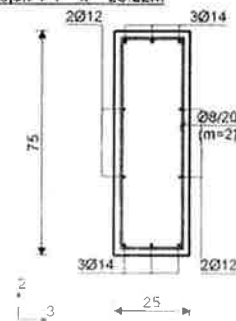
As4 = 0.00 cm²

Asw = 1.24 cm²/m (m=2)

(Odobreno Asw = Ø8/10(m=2) = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.73%

Presjek 4-4 x = 20.22m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -7.33 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.10 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII
 V2ed = -31.19 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.09 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN

Vrd,max,3 = 683.44 kN

eb/ea = -0.464/25.000 %

As1 = 0.00 cm²

As2 = 0.25 cm²

As3 = 0.00 cm²

As4 = 0.00 cm²

Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

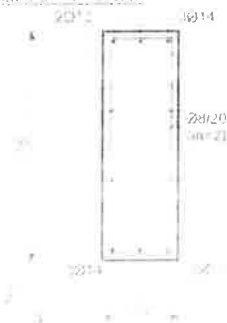
(Odobreno Asw = Ø8/20(m=2) = 1.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.73%

POZ 103-1 (598-1)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 5-5 x = 3.35m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 4.20 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.37 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = -2.07 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN

Vrd,max,3 = 683.44 kN

eb/ea = -0.317/25.000 %

As1 = 0.00 cm²

As2 = 0.00 cm²

As3 = 0.00 cm²

As4 = 0.00 cm²

Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

As1 = 0.14 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.00 cm²/m = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.73%

POZ 104-2 (9666-10648)

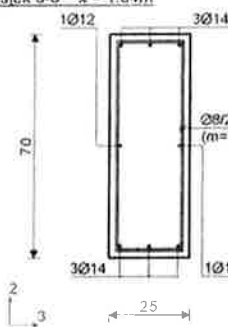
EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

B500B

Dimenzioniranje grupe slučajeva

opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 6-6 x = 1.04m

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = 21.74 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju

1.35xI+1.50xIII

M1ed = 0.11 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII

V2ed = 2.63 kN

V3ed = 0.00 kN

M1ed = 0.11 kNm

Vrd,max,2 = 637.88 kN

Vrd,max,3 = 637.88 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.903/25.000 \%$ As1 = 0.80 cm²As2 = 0.00 cm²As3 = 0.00 cm²As4 = 0.00 cm²Asw = 0.00 cm²/m (m=2)(Odabrano Asw = 0.00 cm²/m = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.66%

POZ 105 (1859-3396)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

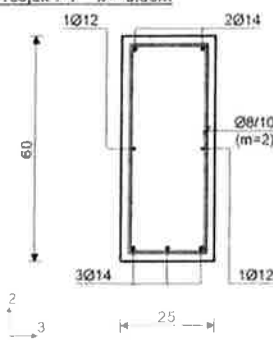
B500B

Dimenzioniranje grupe slučajeva

opterećenja: 8-10 (GSN)

As1 = 0.00 cm²
 As2 = 0.17 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 0.00 cm²/m = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.66%

Presjek 7-7 x = 0.50m

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = -4.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII

M1ed = 0.06 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII

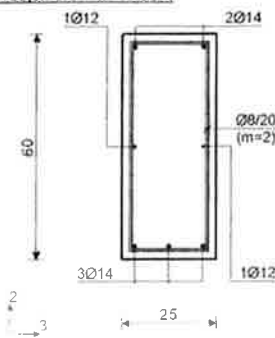
V2ed = -26.10 kN

V3ed = 0.00 kN

M1ed = 0.04 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN

Vrd,max,3 = 546.75 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.423/25.000 \%$ **Presjek 8-8 x = 3.03m**

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = 69.26 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIV

V2ed = 3.68 kN

V3ed = 0.00 kN

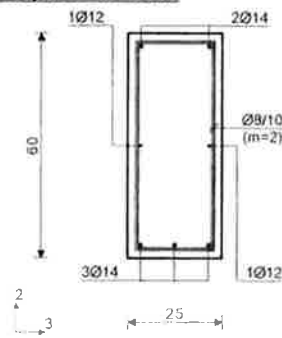
M1ed = -0.01 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN

Vrd,max,3 = 546.75 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.275/25.000 \%$ As1 = 3.05 cm²As2 = 0.00 cm²As3 = 0.00 cm²As4 = 0.00 cm²Asw = 0.00 cm²/m (m=2)(Odabrano Asw = 0.00 cm²/m = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.66%

Presjek 9-9 x = 5.50m

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = -25.45 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII

M1ed = -0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII

V2ed = 30.86 kN

V3ed = 0.00 kN

M1ed = -0.02 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN

Vrd,max,3 = 546.75 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.180/25.000 \%$ As1 = 0.00 cm²As2 = 1.10 cm²As3 = 0.00 cm²As4 = 0.00 cm²Asw = 0.00 cm²/m (m=2)(Odabrano Asw = 0.00 cm²/m = 5.03 cm²/m)

Postotak armiranja: 0.66%

POZ 106 (2791-5153)

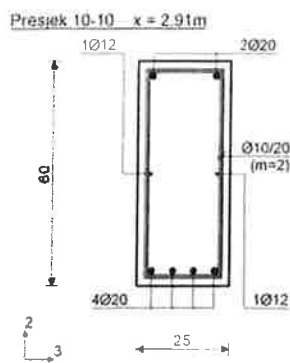
EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

B500B

Dimenzioniranje grupe slučajeva

opterećenja: 8-10 (GSN)



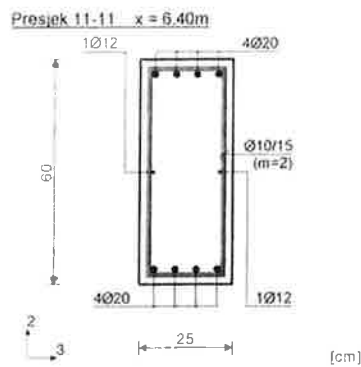
Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 199.38 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = -5.35 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.01 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/12.231 \text{ ‰}$
 As1 = 9.36 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø10/20(m=2) = 3.93 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.41%



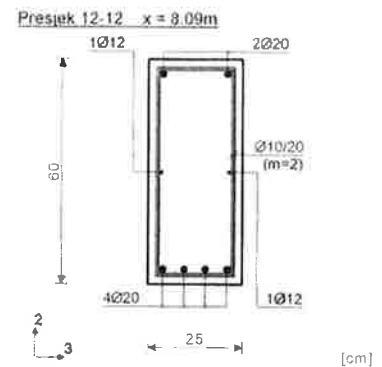
Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -243.47 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.09 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 167.00 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.09 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/9.062 \text{ ‰}$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 11.73 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 3.96 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø10/15(m=2) = 5.24 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.83%



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -16.82 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.01 kNm

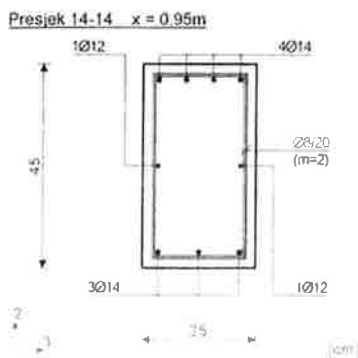
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = -31.29 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.01 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.929/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 0.73 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø10/20(m=2) = 3.93 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.41%

POZ 107 (4998-6884)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 20.40 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.00 kNm

POZ 108 (7288-8967)

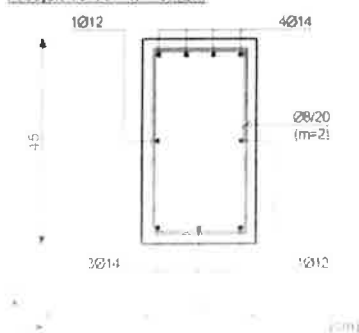
EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 26.26 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.03 kNm

Vrd,max,2 = 410.06 kN
 Vrd,max,3 = 410.06 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.465/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 1.18 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.16%

Presjek 13-13 x = 3.42m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 38.47 kNm

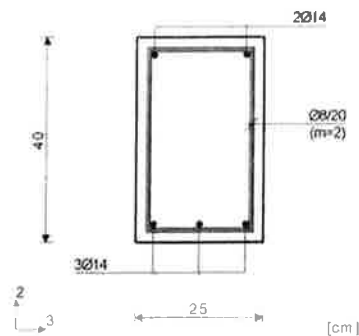
Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = -20.73 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.02 kNm

Vrd,max,2 = 410.06 kN
 Vrd,max,3 = 410.06 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.253/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 2.26 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 1.16%

Presjek 15-15 x = 2.41m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 32.19 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = 9.53 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.04 kNm

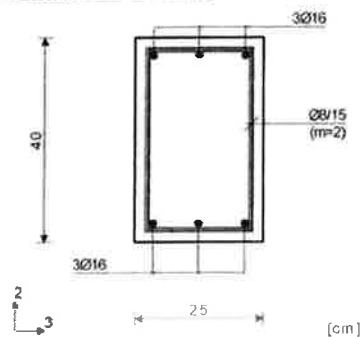
Vrd,max,2 = 364.50 kN
 Vrd,max,3 = 364.50 kN
 eb/ea = -2.356/25.000 ‰

As1 = 2.13 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odobreno Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.77%

POZ 109 (5153-6078)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 16-16 x = 1.52m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 36.71 kNm

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 5.59 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 0.17 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 eb/ea = -1.094/25.000 ‰

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.02 kNm

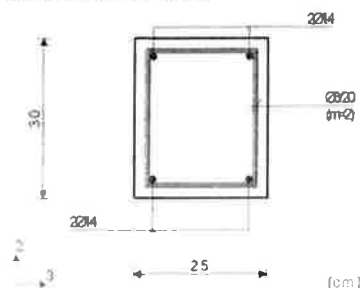
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = -5.24 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.02 kNm

Vrd,max,2 = 364.50 kN
 Vrd,max,3 = 364.50 kN
 eb/ea = -2.619/25.000 ‰
 As1 = 2.44 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odobreno Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 cm²/m]
 Postotak armiranja: 1.21%

POZ 110 (6620-7287)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 17-17 x = 1.14m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 5.59 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 0.17 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

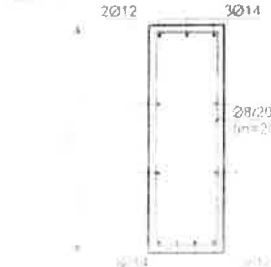
Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 eb/ea = -1.094/25.000 ‰

As1 = 0.48 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odobreno Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.82%

POZ 111 (3977-6022)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 18-18 x = 0.72m



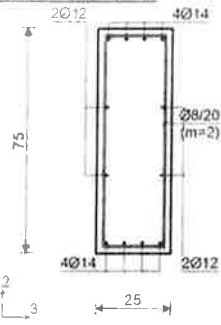
Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 1.44 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 V2ed = 18.95 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.02 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 eb/ea = -2.553/25.000 ‰
 As1 = 0.76 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odobreno Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.02%

Presjek 19-19 x = 2.41m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -110.24 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.02 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 67.24 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 $eb/\epsilon_a = -2.308/25.000 \text{ ‰}$
 $As1 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As2 = 3.88 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 1.27 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.90%

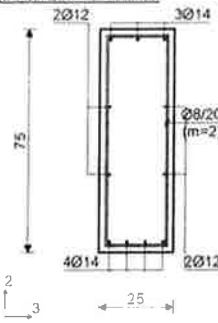
Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 133.07 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 1.08 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Presjek 20-20 x = 5.43m



Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 $eb/\epsilon_a = -2.687/25.000 \text{ ‰}$
 $As1 = 4.72 \text{ cm}^2$
 $As2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.82%

POZ 112 (2366-4406)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva opterećenja: 8-10 (GSN)

Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 11.21 kNm

$As1 = 0.98 \text{ cm}^2$
 $As2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = Ø8/15(m=2) = 3.35 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.82%

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.02 kNm

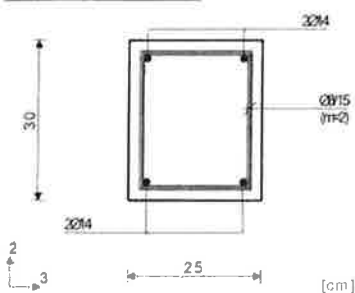
Postotak armiranja: 0.82%

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -7.05 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.02 kNm

Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 $eb/\epsilon_a = -1.674/25.000 \text{ ‰}$

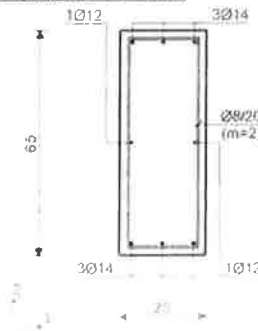
Presjek 21-21 x = 4.17m



POZ 113 (3006-3784)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 22-22 x = 1.26m



Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 12.54 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.02 kNm

Vrd,max,2 = 592.31 kN
 Vrd,max,3 = 592.31 kN
 $eb/\epsilon_a = -1.231/25.000 \text{ ‰}$
 $As1 = 1.28 \text{ cm}^2$
 $As2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.82%

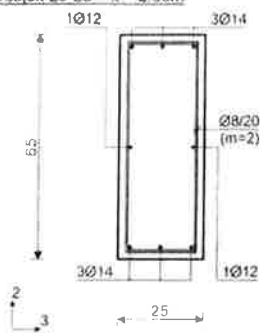
Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 12.57 kNm

POZ 114 (2706-3784)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 23-23 x = 2.00m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 43.88 kNm

As1 = 1.76 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.06 kNm

Postotak armiranja 0.71%

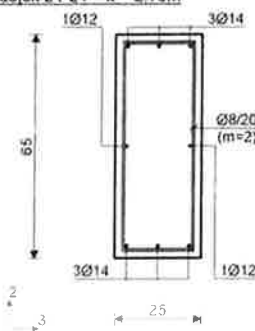
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = 1.36 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.06 kNm

Vrd,max,2 = 592.31 kN
 Vrd,max,3 = 592.31 kN
 eb/ea = -1.490/25.000 ‰

POZ 115 (1416-2706)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 24-24 x = 2.78m



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.03 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = -2.92 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

Vrd,max,2 = 592.31 kN
 Vrd,max,3 = 592.31 kN
 eb/ea = -2.419/25.000 ‰
 As1 = 3.58 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

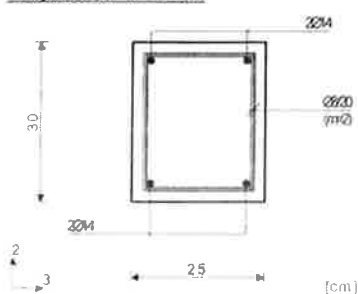
Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 87.91 kNm

Postotak armiranja 0.71%

POZ 116-1 (1293-1816)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 25-25 x = 1.45m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 3.02 kNm

As1 = 0.26 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.01 kNm

Postotak armiranja 0.82%

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 3.31 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.01 kNm

Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 eb/ea = -0.773/25.000 ‰

POZ 117 (701-1193)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γC = 1.50, γS = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 26-26 x = 1.50m



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.03 kNm

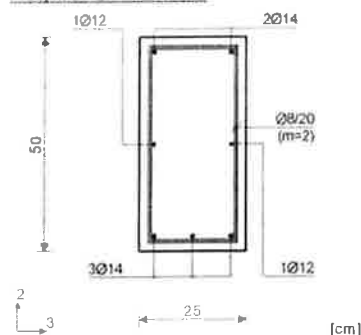
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 1.76 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

Vrd,max,2 = 273.38 kN
 Vrd,max,3 = 273.38 kN
 eb/ea = -0.773/25.000 ‰
 As1 = 0.26 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = 2Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

POZ 118 (1293-2366)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 27-27 x = 3.07m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 31.98 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 5.35 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

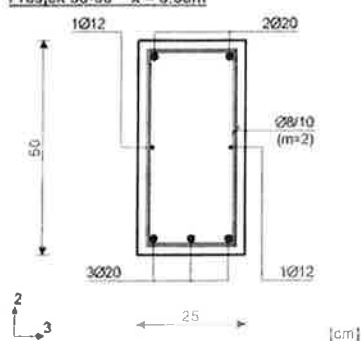
Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.704/25.000 \%$
 $A_{s1} = 1.67 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 [Odobreno $A_{sw} = Ø8/20 (m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$]

Postotak armiranja: 0.80%

POZ 119 (7878-5913)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 30-30 x = 0.50m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -3.88 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.03 kNm

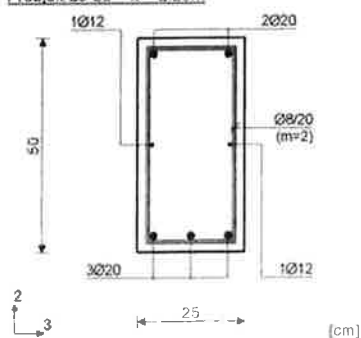
Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = -47.64 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.509/25.000 \%$
 $A_{s1} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 9.20 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 1.35 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 [Odobreno $A_{sw} = Ø8/10 (m=2) = 5.03 \text{ cm}^2/\text{m}$]

Postotak armiranja: 1.44%

Presjek 29-29 x = 2.23m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 117.84 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = 0.02 kNm

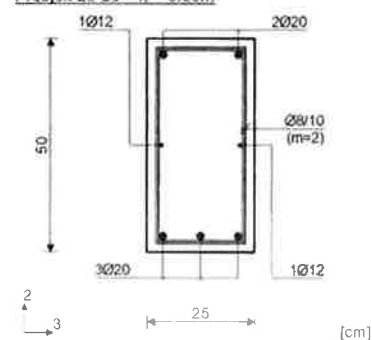
Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -28.36 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.02 kNm

Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/15.272 \%$
 $A_{s1} = 6.53 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 [Odobreno $A_{sw} = Ø8/20 (m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$]

Postotak armiranja: 1.44%

Presjek 28-28 x = 5.50m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 54.08 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 53.80 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.00 kNm

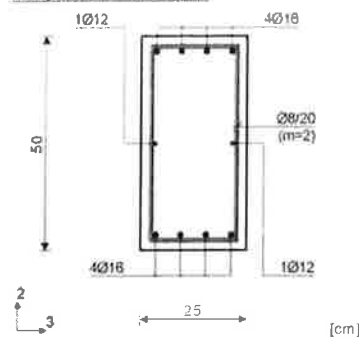
Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.496/25.000 \%$
 $A_{s1} = 2.87 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 1.53 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 [Odobreno $A_{sw} = Ø8/10 (m=2) = 5.03 \text{ cm}^2/\text{m}$]

Postotak armiranja: 1.44%

POZ 120 (10368-12606)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 31-31 x = 1.54m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -94.66 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = 0.03 kNm

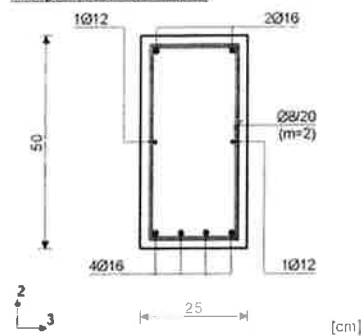
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = 51.13 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 eb/ea = -3.500/20.252 ‰
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 5.15 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 1.46 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 1.47%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 114.85 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xII
 V2ed = -11.40 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Presjek 32-32 x = 5.05m

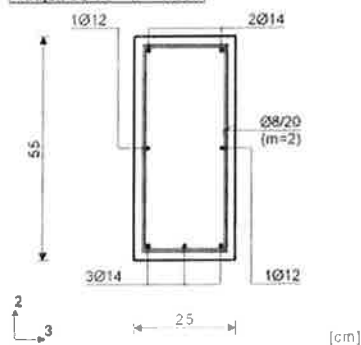


Vrd,max,2 = 455.63 kN
 Vrd,max,3 = 455.63 kN
 eb/ea = -3.500/15.803 ‰
 As1 = 6.35 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 1.15%

POZ 121 (11761-12256)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γ_c = 1.50, γ_s = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 33-33 x = 1.03m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 8.61 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.03 kNm

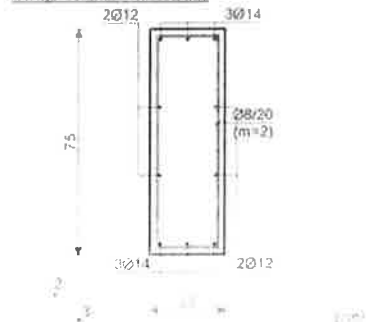
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 V2ed = 0.85 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.02 kNm

Vrd,max,2 = 501.19 kN
 Vrd,max,3 = 501.19 kN
 eb/ea = -0.706/25.000 ‰
 As1 = 0.40 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.72%

POZ 122-1 (4406-9522)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γ_c = 1.50, γ_s = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 34-34 x = 9.45m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 0.00 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.35 kNm

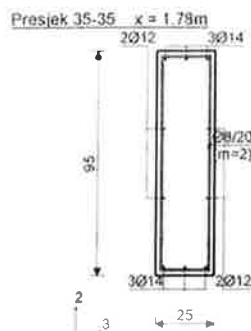
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -18.91 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.34 kNm

Vrd,max,2 = 883.44 kN
 Vrd,max,3 = 883.44 kN
 eb/ea = -0.468/25.000 ‰
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.00%

POZ 123 (10459-4967)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 (γ_c = 1.50, γ_s = 1.15) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

INVESTITOR MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID); Josipa Kozarca 1 43000 Čakovec
 GRAĐEVINA GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT Nikola Panić, mag.ing.aedif
 DATUM 05.2021. O.P.: NI-57/2021-G Z.O.P. NI-57/2021 STRANA 47



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 11.86 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.21 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -14.18 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.21 kNm

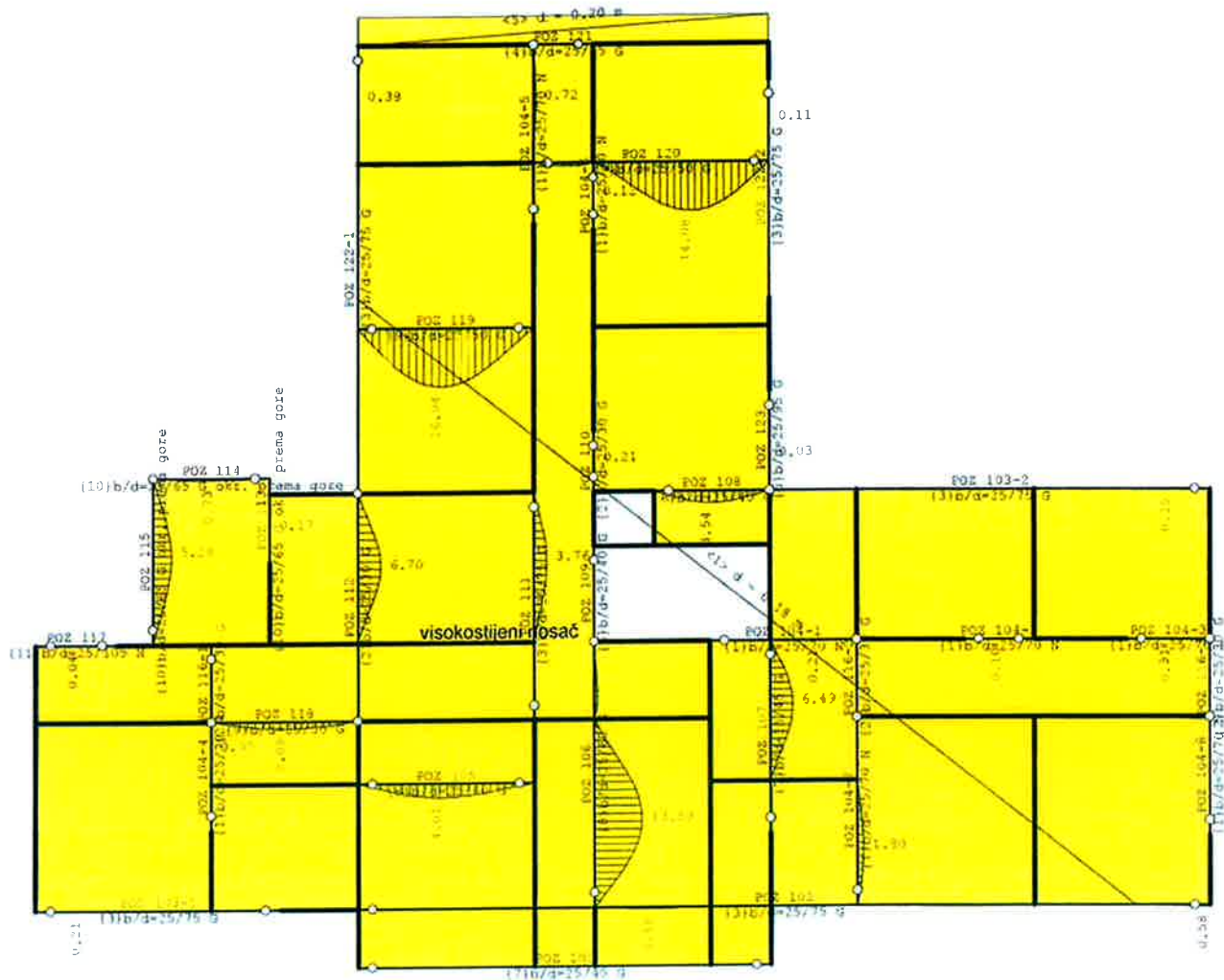
Vrd,max,2 = 865.69 kN
 Vrd,max,3 = 865.69 kN
 eb/ea = -0.466/25.000 ‰

As1 = 0.32 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 Postotak armiranja: 0.58%

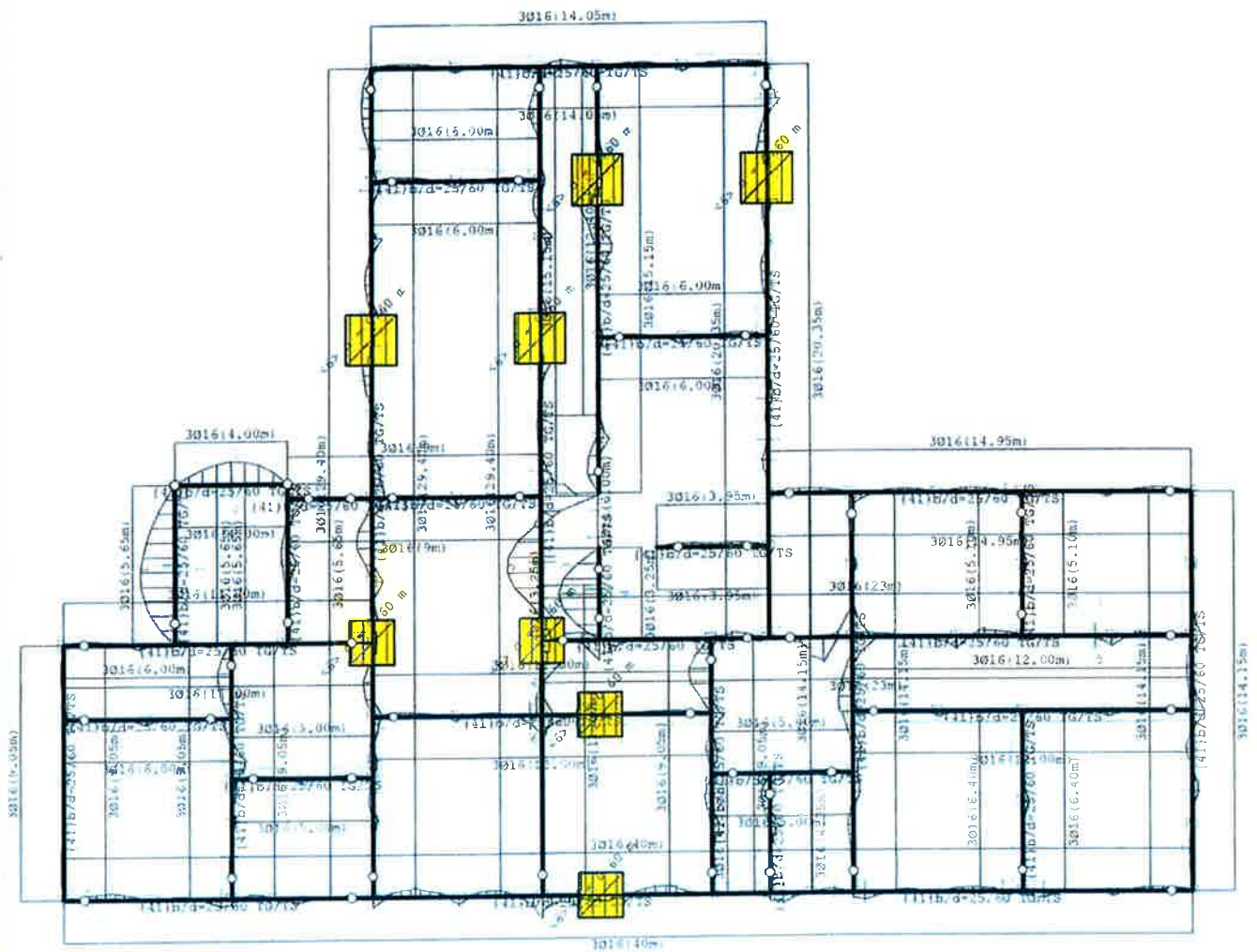
* U POJEDINIM GREĐAMA PREDUJČITI
 DODATNE ŠIPKE Ø12 ZA PRIHVAT
 U-VILICA ZA PLOČU!

NAPOMENA: DETALJNE ŠHEME SPAJANJA
 PLOČE I GREĐA SU RAZRAĐENE
 KOD PRORAČUNA B-DILATACIJE!

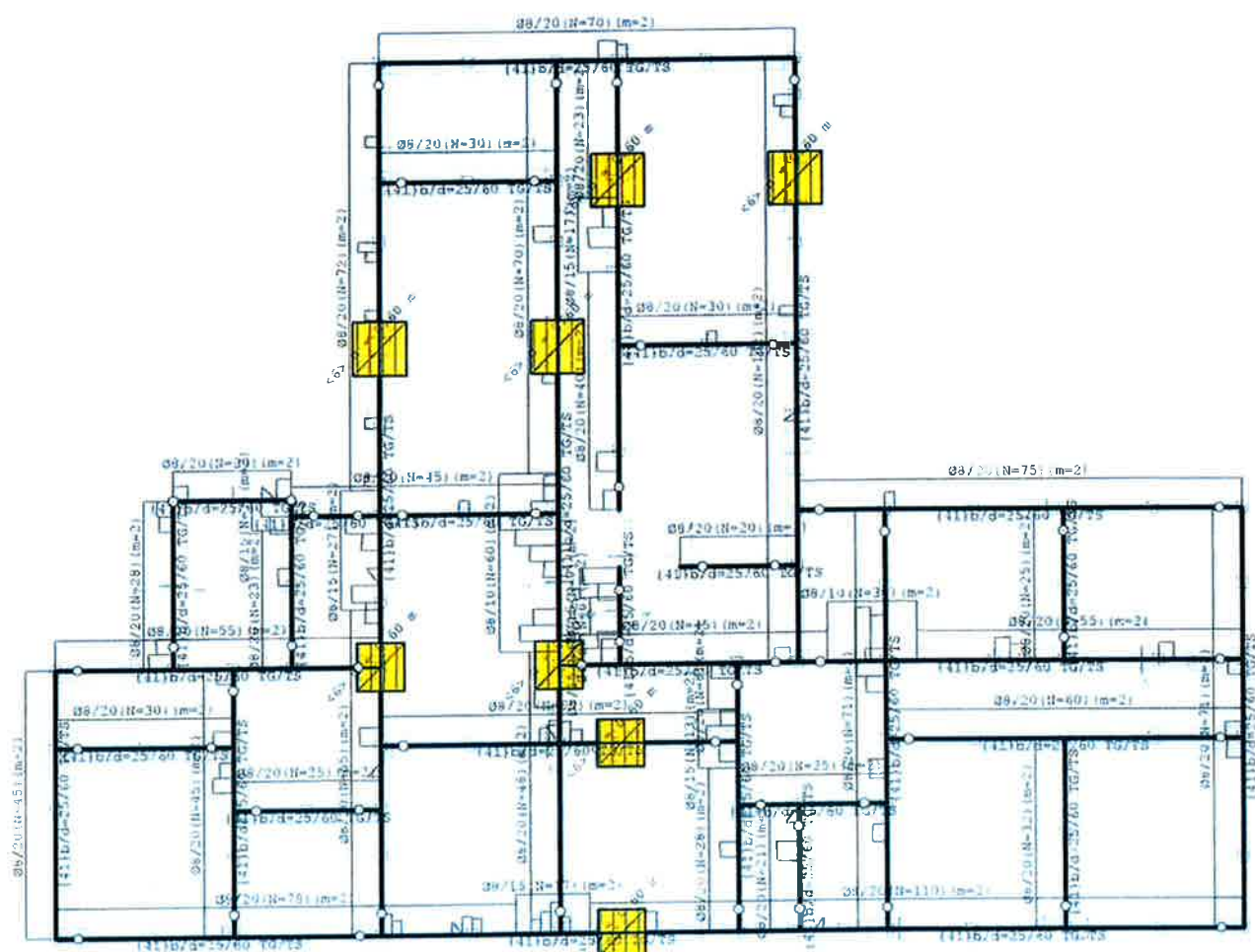
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B

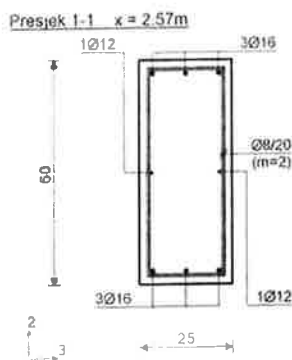


Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Greda 3814-1996

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja



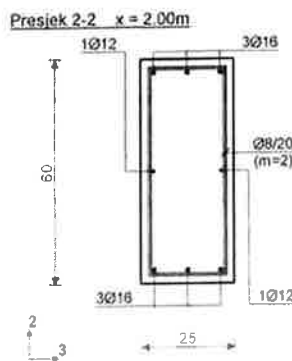
Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.05xII+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -104.06 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.05xII+1.50xIII
 V2ed = 8.78 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.199/25.000 \%$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 4.65 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.96%

Greda 5440-3814

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.05xII+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -73.60 kNm

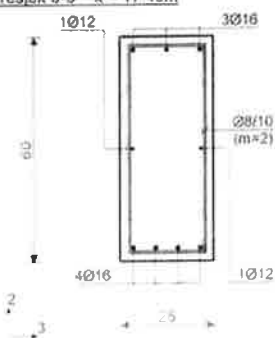
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 V2ed = 3.06 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.386/25.000 \%$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 3.24 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.96%

Greda 23070-3214

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja

Presjek 3-3 x = 17.40m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.05xII+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = -107.09 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.00xI-1.00xIV
 M1ed = -0.02 kNm

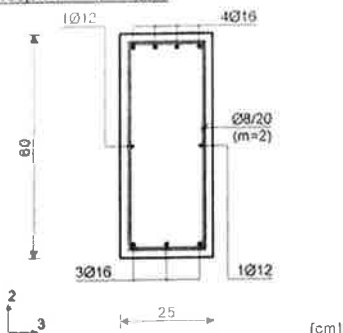
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.00xI+1.00xIV
 V2ed = 4.30 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.01 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN
 Vrd,max,3 = 546.75 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.284/25.000 \%$
 As1 = 0.00 cm²
 As2 = 4.79 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 [Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m]
 Postotak armiranja: 1.09%

Greda 10266-8181

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja

Presjek 4-4 x = 1.63m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 $1.35xI + 1.05xII + 1.50xIII$
 $N1ed = 0.00 \text{ kN}$
 $M2ed = 0.00 \text{ kNm}$
 $M3ed = -128.17 \text{ kNm}$

$As1 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As2 = 5.79 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = 3Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 $1.00xI + 0.60xII + 1.00xIV$
 $M1ed = -0.01 \text{ kNm}$

Postotak armiranja: 1.09%

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 $1.35xI$
 $V2ed = 23.83 \text{ kN}$
 $V3ed = 0.00 \text{ kN}$
 $M1ed = -0.01 \text{ kNm}$

$Vrd, \max, 2 = 546.75 \text{ kN}$
 $Vrd, \max, 3 = 546.75 \text{ kN}$
 $eb/ea = -3.500/21.853 \%$

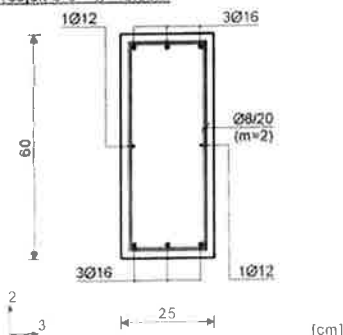
Greda 25125-12178

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 $1.35xI + 1.05xII + 1.50xIII$
 $N1ed = -0.00 \text{ kN}$
 $M2ed = 0.00 \text{ kNm}$
 $M3ed = 6.74 \text{ kNm}$

Postotak armiranja: 0.96%

Presjek 5-5 x = 3.53m



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 $1.35xI + 1.05xII + 1.50xIII$
 $M1ed = 0.02 \text{ kNm}$

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 $1.35xI + 1.05xII + 1.50xIII$
 $V2ed = 25.93 \text{ kN}$
 $V3ed = 0.00 \text{ kN}$
 $M1ed = 0.02 \text{ kNm}$

$Vrd, \max, 2 = 546.75 \text{ kN}$
 $Vrd, \max, 3 = 546.75 \text{ kN}$
 $eb/ea = -0.563/25.000 \%$
 $As1 = 0.29 \text{ cm}^2$
 $As2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = 3Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)

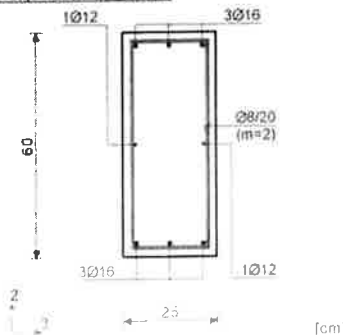
Greda 3339-8960

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 $1.35xI + 1.50xII + 0.75xIII$
 $N1ed = 0.00 \text{ kN}$
 $M2ed = 0.00 \text{ kNm}$
 $M3ed = 31.79 \text{ kNm}$

Postotak armiranja: 0.96%

Presjek 6-6 x = 5.67m



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 $1.00xI + 0.60xII + 1.00xVII$
 $M1ed = 0.03 \text{ kNm}$

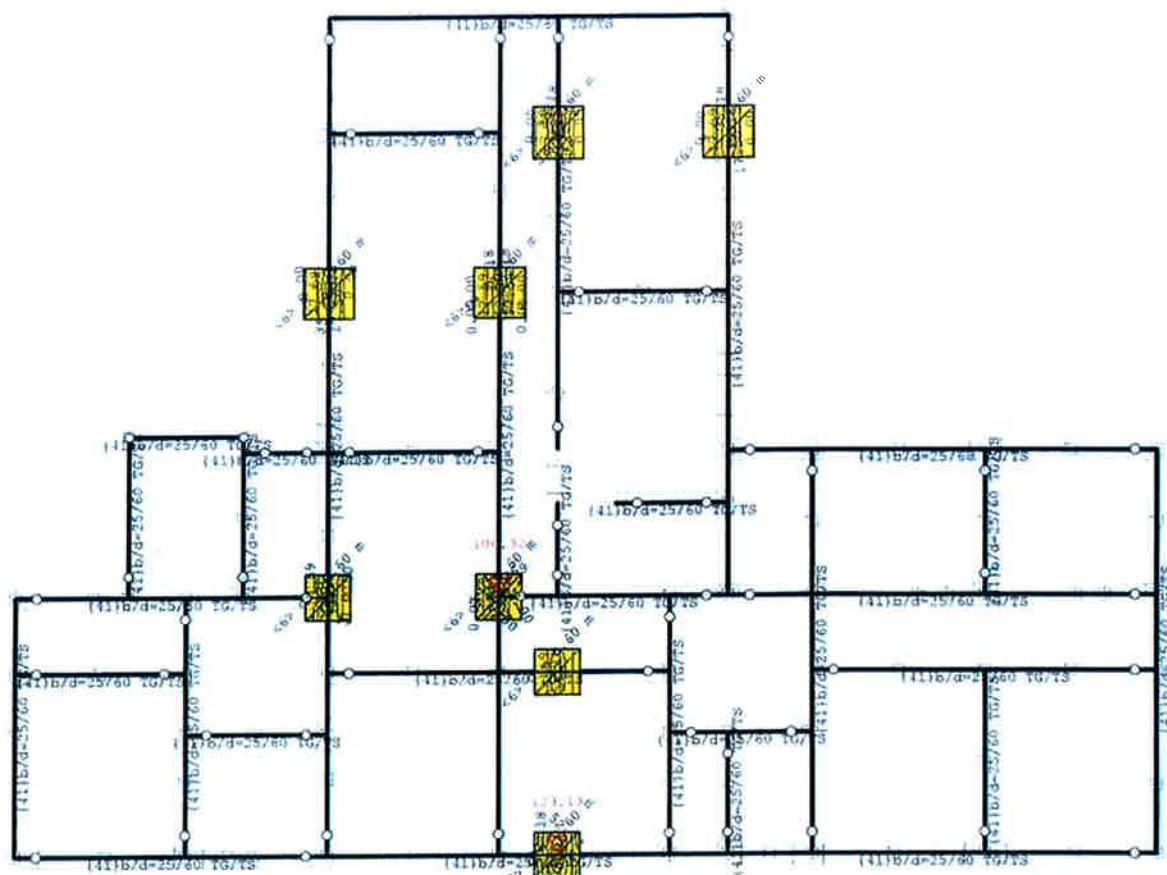
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 $1.35xI + 1.05xII + 1.50xIII$
 $V2ed = -56.84 \text{ kN}$
 $V3ed = 0.01 \text{ kN}$
 $M1ed = 0.02 \text{ kNm}$

$Vrd, \max, 2 = 546.75 \text{ kN}$
 $Vrd, \max, 3 = 546.75 \text{ kN}$
 $eb/ea = -1.348/25.000 \%$
 $As1 = 1.38 \text{ cm}^2$
 $As2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $Asw = 1.35 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $Asw = 3Ø8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)

- osnovna armatura u temeljnim gredama i serklažima: +-3f16, vilice f8/20 cm; razdjelna 2f12

- temeljne grede armirati prema tlocrtnoj shemi (max. dodatna armatura 1f16 u d. zoni i progušćivanjem vilica na 10 i 15 cm)

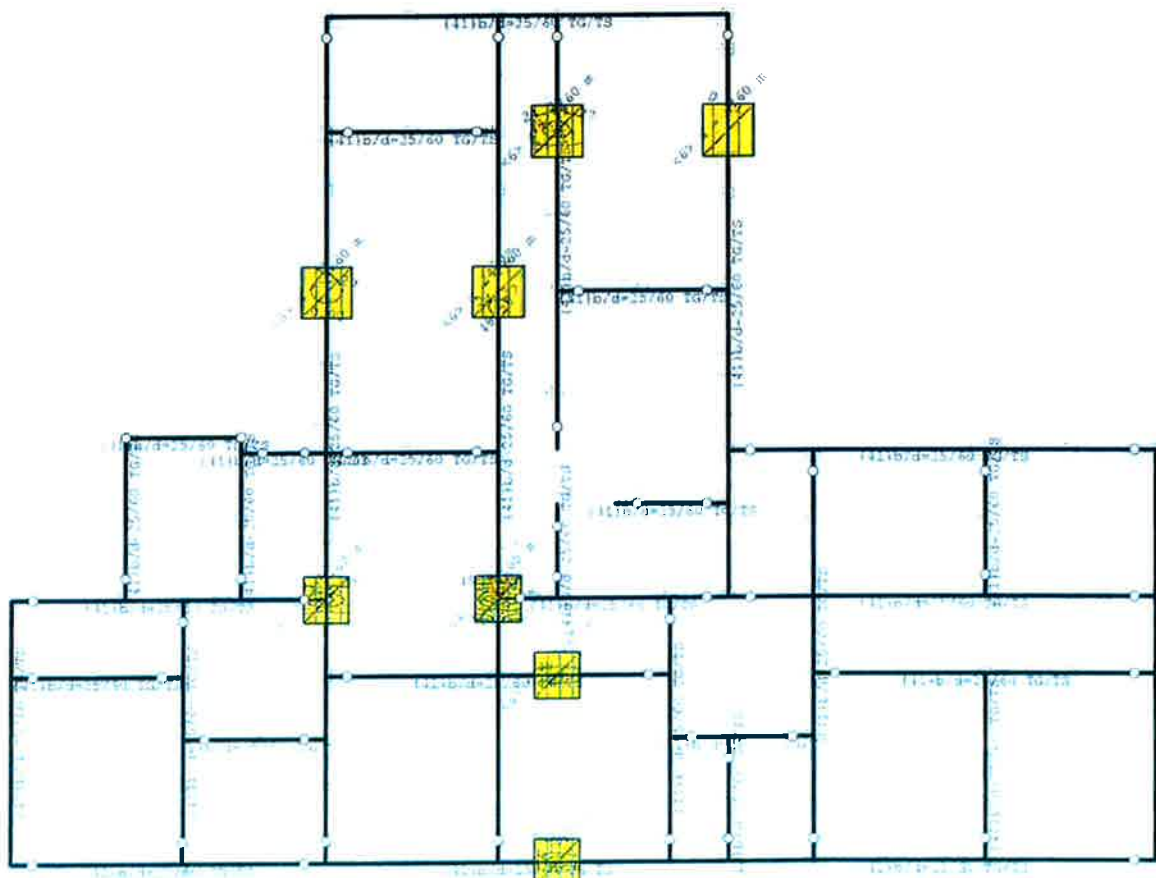
Opt. 37: [GSN+SEIZMIKA] 8-31



Nivo: TEMELJNA KONSTRUKCIJA [0.00 m]

Utjecaji u ploči: max $M_x = 123.13$ / min $M_x = 0.00$ kNm/m

Opt. 37: [GSN+SEIZMIKA] 8-31



Nivo: TEMELJNA KONSTRUKCIJA [0.00 m]

Utjecaji u ploči: max $M_y = 159.90$ / min $M_y = 0.00$ kNm/m

usvojene su dimenzije temeljnih ab. serklaža i greda 25/60 [cm]

NAPOMENA: visina temeljnih a.b. greda je prvenstveno usvojena poradi geomehanike i arhitektonskog rješenja ('odizanje' kote poda od okolnog terena)

klasa betona: C25/30; armatura: B500B

temeljne grede i serklaže izvesti iznad temeljnih traka i stopa (proširenja temeljnih traka)

osnovna armatura $\pm 3\Phi 16$; vilice $\Phi 8/20$ cm; razdjelna $2\Phi 12$

$A_{s,min} = 0,004 \times 60 \times 25 = 6,0 \text{ cm}^2$

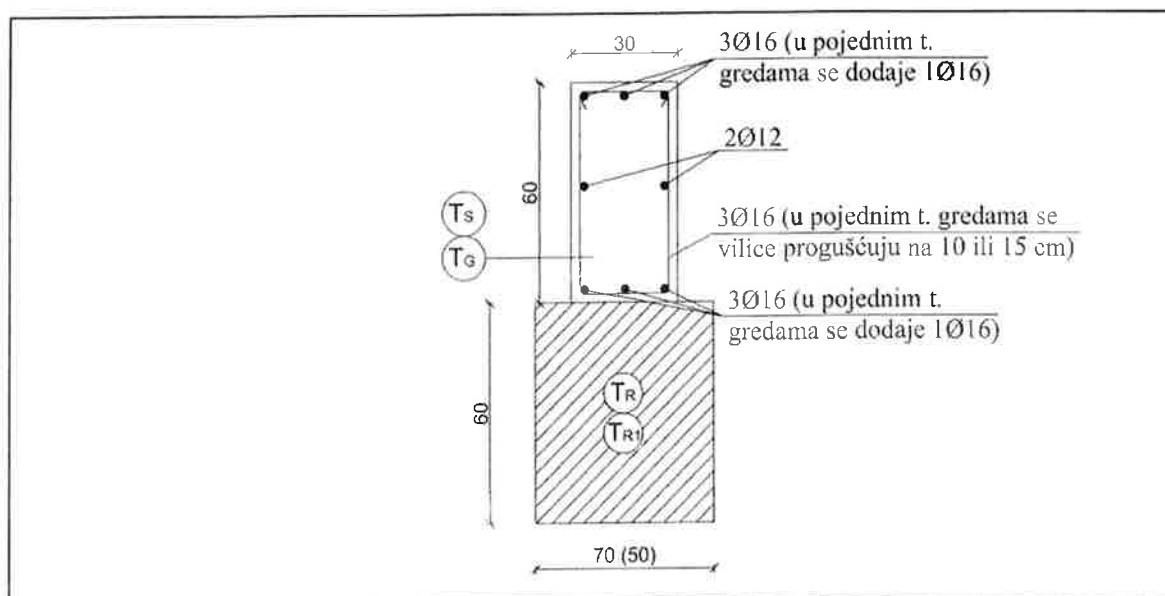
(potrebna min. armatura i za donju i za gornju zonu $\rho_{b,min} = 0,004$ - HRN EN 1998)

u uglovima (na spoju serklaža) izvesti kutnike $\pm 2\Phi 16$ sa krakom 1 m'

u pojedinim temeljnim gredama dodati po šipku $\Phi 16$ (g./d. zona) te progustiti vilice -

prema proračunu na g. modelu

(temeljne grede i serklaže povezati sa podnom pločom)



POZ P (podna ploča)

usvojena je debljina ab. podne ploče: $d=12$ cm

klasa betona: C25/30; armatura: B500B

armiranobetonsku podnu ploču armirati sa mrežama Q221 (preklopi puna 3 oka), te betonirati na sloj tampona min. $d=30$ cm, tampon zbiti na $M_s=60 \text{ MN/m}^2$

armaturu podne ploče voditi u temeljne grede odnosno serklaže

INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1. 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č br 3385/78 (formirana od dijela k.č br 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif.
 DATUM: 05.2021 O.P. NI-57/2021-G Z.O.P. NI-57/2021 STRANA 57

Dimenzioniranje (beton)

Opt. 3: G+Q



Utjecaji u gredi: max $u_2 = -0.00$ / min $u_2 = -0.22$ m...

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Armatura u gredama (odabrana): Aa2/Aa1

Opt. 5: 1,35G+1,50Q



Utjecaji u gredi: max $M_3 = 0.00$ / min $M_3 = -42.0...$

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B

Opt. 5: 1,35G+1,50Q



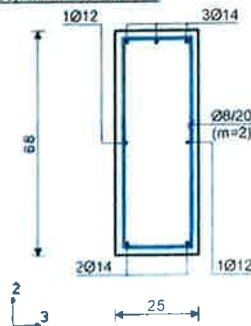
Utjecaji u gredi: max $T_2 = -0.00$ / min $T_2 = -36.8...$

Armatura u gredama (odabrana): Asw

Greda 1-2

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje jednog slučaja
 opterećenja: 1.35xI+1.50xII

Presjek 1-1 x = 0.00m



$V_{2ed} = -36.85$ kN
 $M_{3ed} = -42.01$ kNm

$V_{rd,max,2} = 619.65$ kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.372/25.000 \%$
 $As_1 = 0.00$ cm²
 $As_2 = 1.61$ cm²
 $As_3 = 0.00$ cm²
 $As_4 = 0.00$ cm²
 $Asw = 0.00$ cm²/m (m=2)
 [Odabrano $Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51$ cm²/m]
 Postotak armiranja: 0.59%

Odabrana armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



Dijagram pukotine: max $ak(t_{\infty}) = 0.00$ mm

Mjerodavno opterećenje: I+0.30xII

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



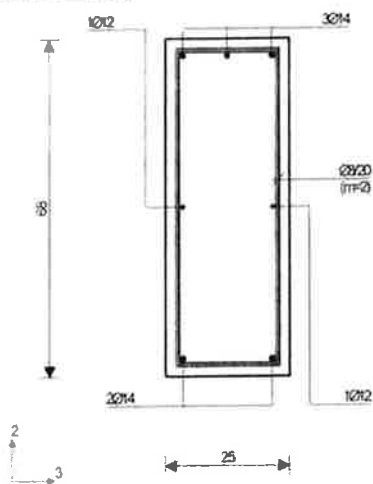
Dijagram progiba: max $ug(t_{\infty}) = 0.73$ mm

Greda 1-2

EC 2 (EN 1992-1-1 2004)
 C 25
 B500B
 Modul elastičnosti betona
 Vlačna čvrstoća pri savijanju
 Modul elastičnosti armature
 Koefficient tečenja betona
 Dilatacija skupljanja betona
 Pukotine: Savijanje oko osi 3
 Progib: Savijanje oko osi 3

$E_b(t_0) = 30000 \text{ MPa}$
 $f_{bzs} = 2.60 \text{ MPa}$
 $E_a = 2.00 \times 10^5 \text{ MPa}$
 $\varphi_{\infty} = 2.50$
 $\epsilon_s = 0.59 \text{ ‰}$

Presjek 1-1 x = 2.28m



T = 0 Presjek bez pukotine

Progib

Mjerodavna kombinacija: 1.00x1 + 0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Veličina početnog progiba

$u_g(t_0) = 0.18 \text{ mm}$

T = ∞ Presjek bez pukotine

Progib

Dugotrajni utjecaji

Mjerodavna kombinacija: 1.00xI + 0.30xII

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

M2 = 0.00 kNm

Kratkotrajni utjecaji

N1 = 0.00 kN

M3 = 0.00 kNm

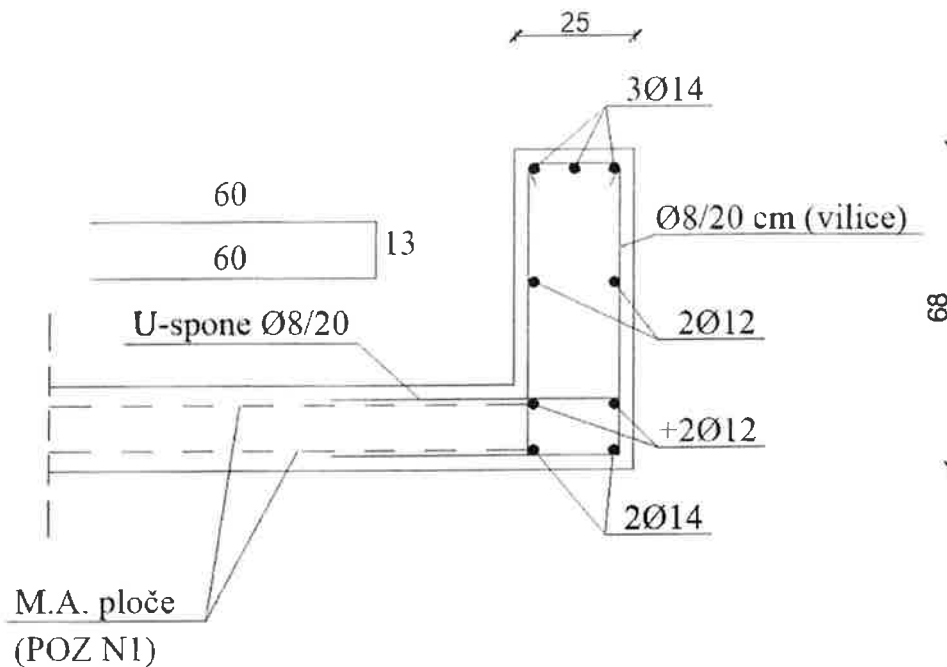
M2 = 0.00 kNm

Veličina trajnog progiba

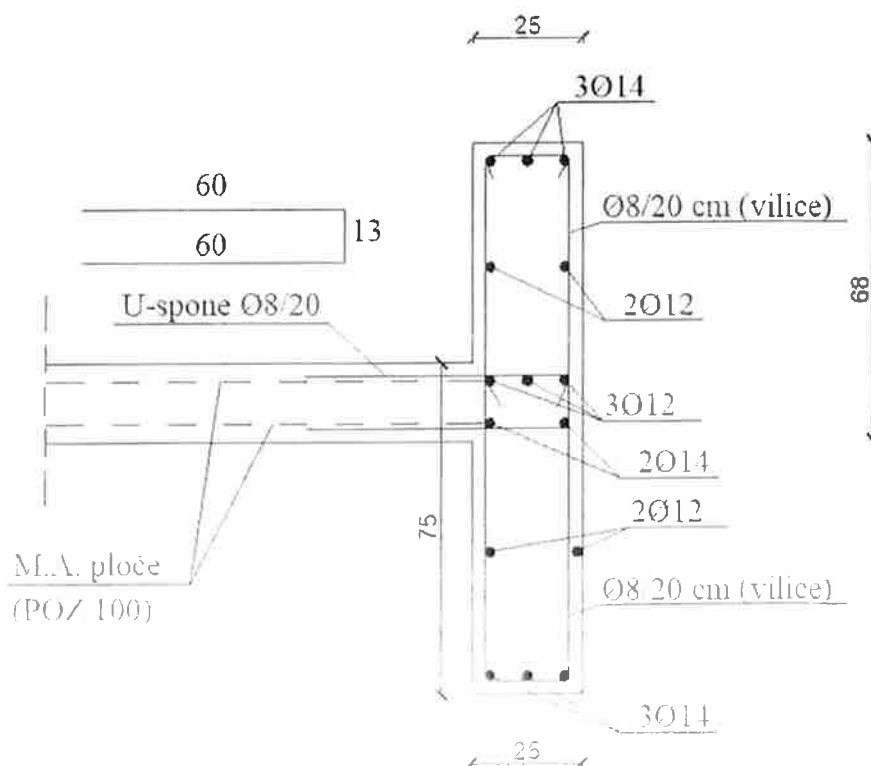
$u_g(t_{\infty}) = 0.73 \text{ mm}$

NAPOMENA: predmetnu gredu 'okrenuti prema gore';
 armaturu i presjek voditi min 3,50 na zid (odnosno na a.b. zid u liniji 14)!

DETALJ GREDE POZ KG1 SA a.b. pločom (POZ N2):



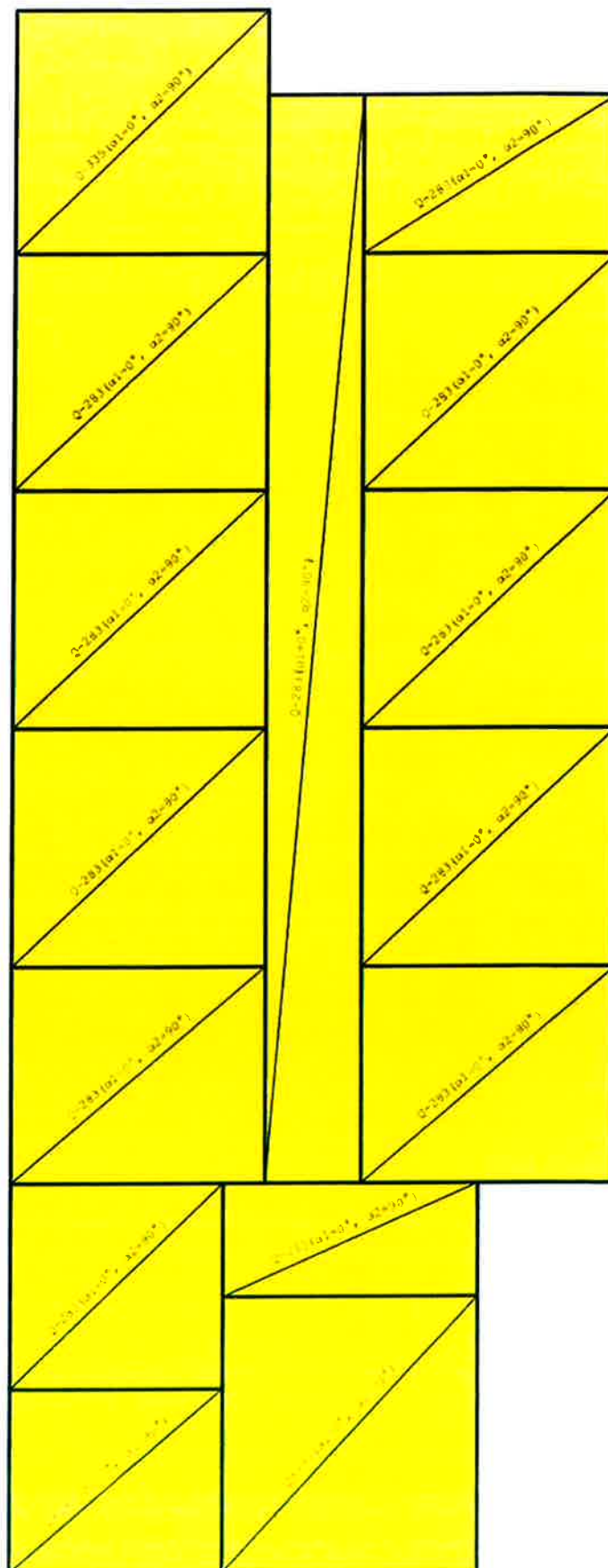
DETALJ GREDE POZ KG1 SA a.b. pločom (POZ 100) – između linija B i C:



Odabrana armatura

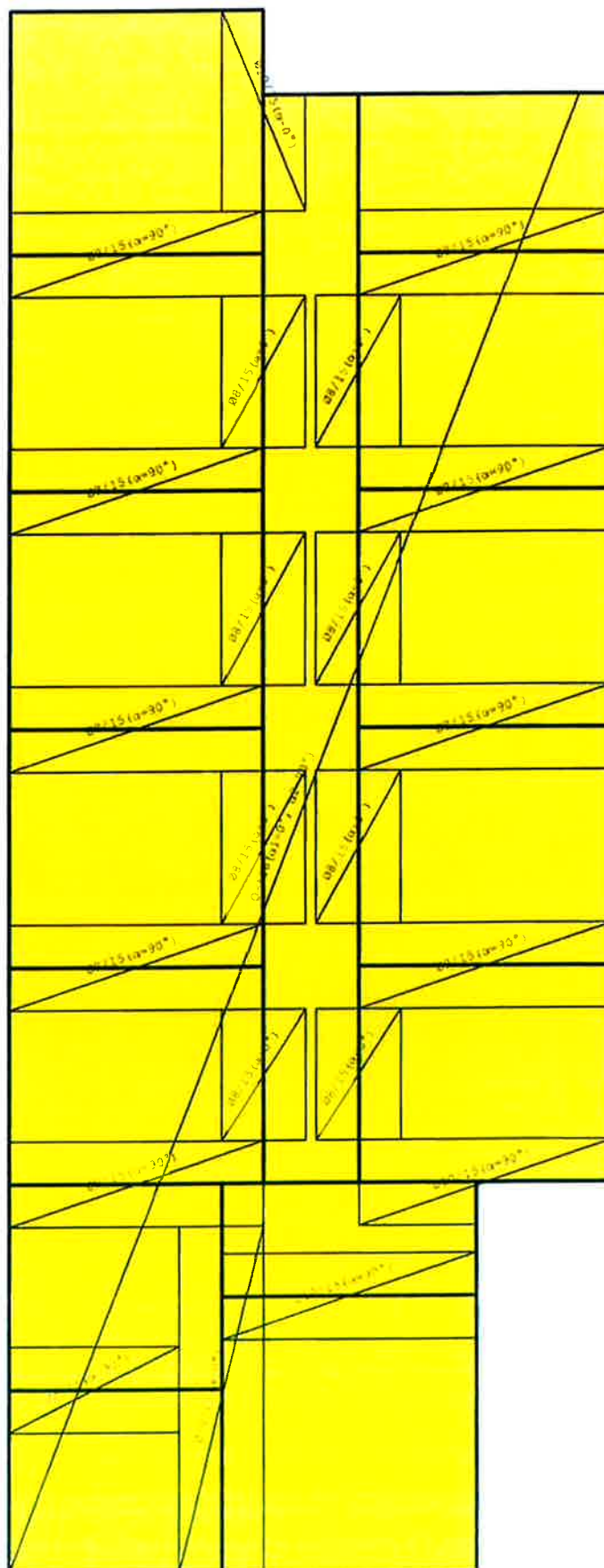
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B, a=3.00 cm

Aa - d. zona	cm ² /m
	0,00
	1,61
	3,22



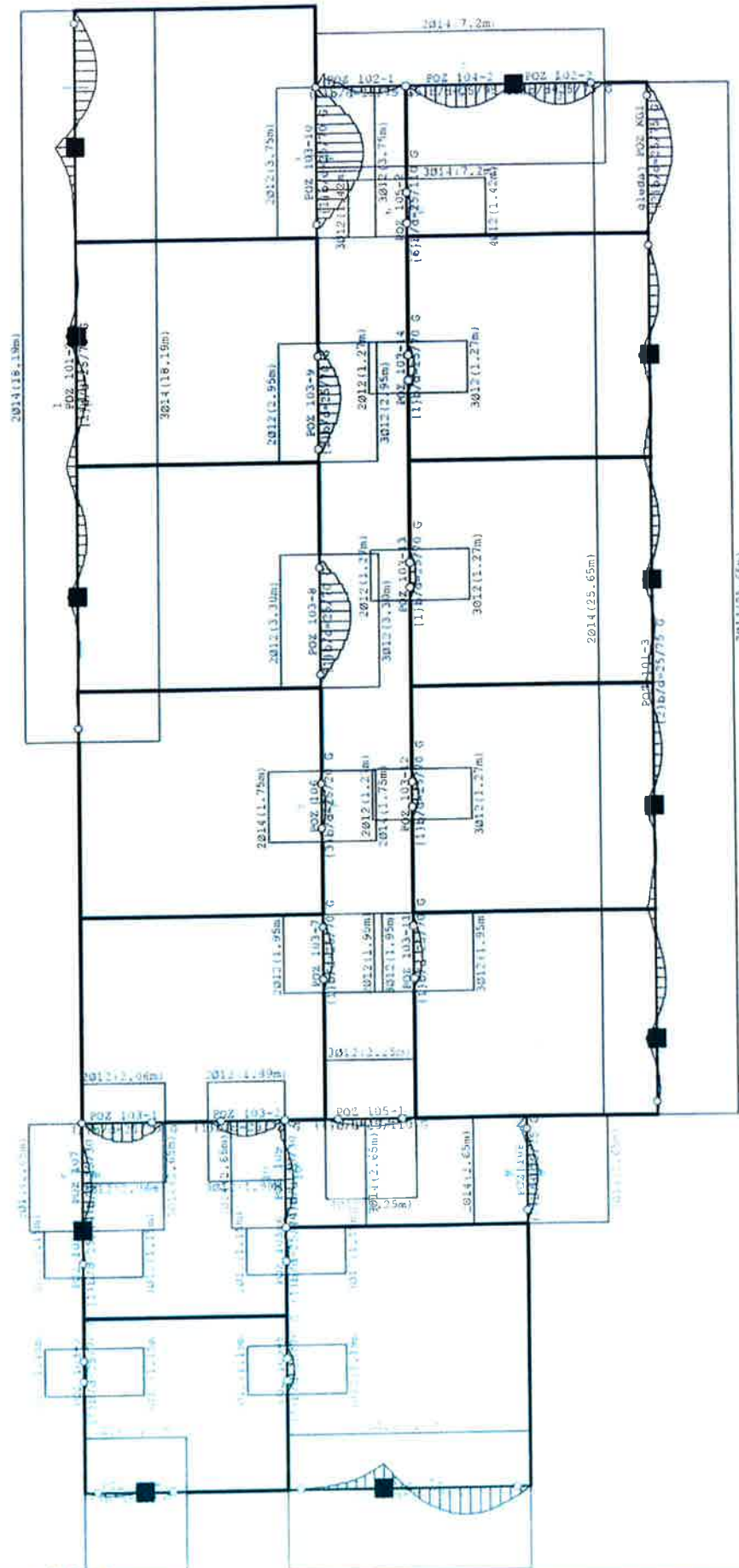
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B, a=3.00 cm

Aa - g.zona [cm ² /m
-7.25
-3.63
0.00

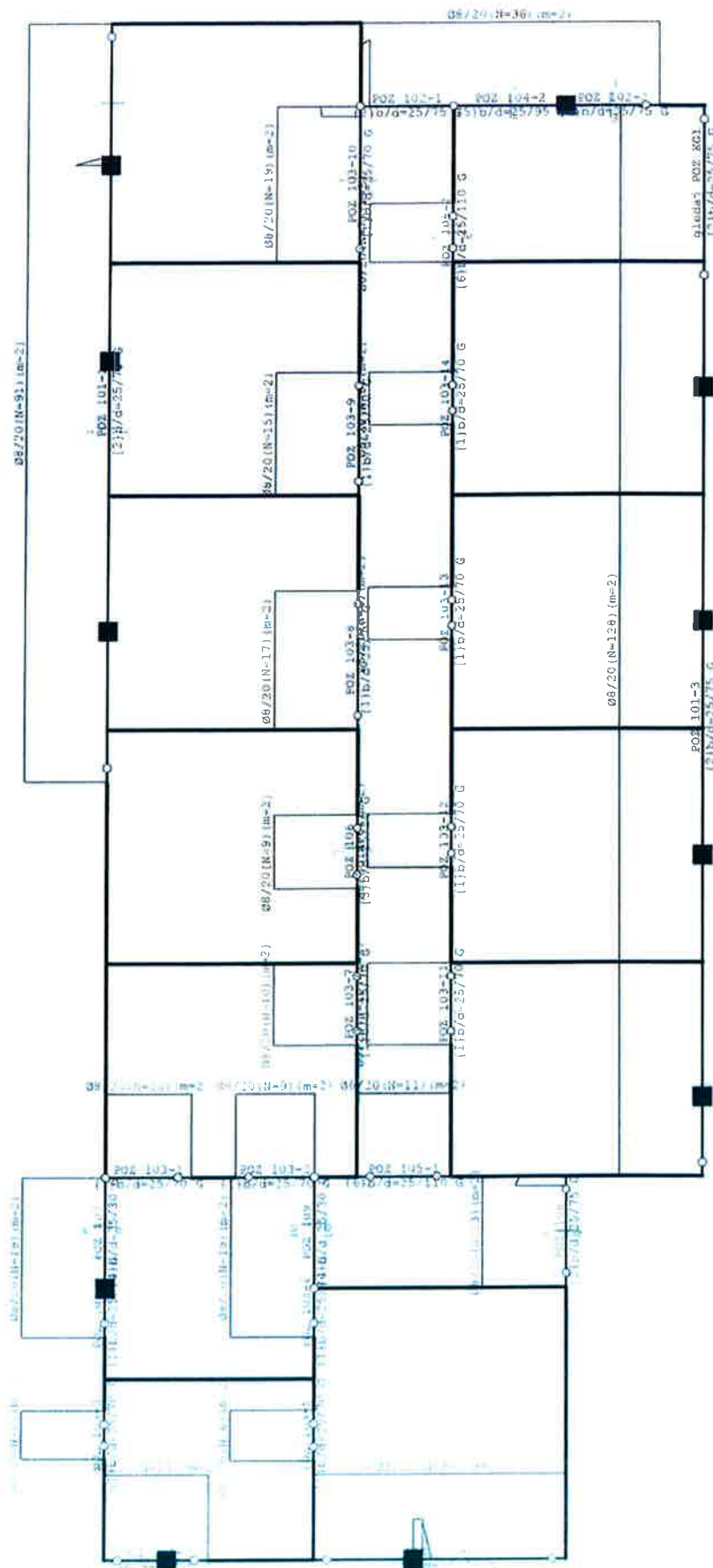


Dimenzioniranje (beton)

Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



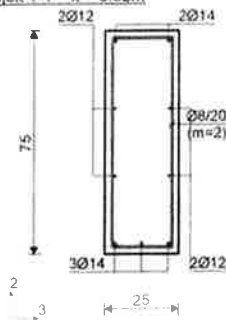
Odabrana armatura
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B500B



POZ 101-2 (2464-6665)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 1-1 x = 8.52m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 14.30 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

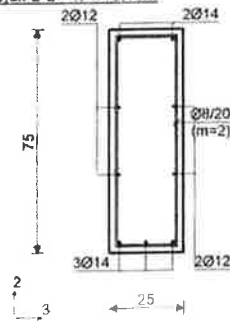
1.35xI+1.50xIII
 M1ed = 0.21 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -5.57 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.15 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 $\varepsilon_b/\varepsilon_a = -0.664/25.000 \%$
 $A_{s1} = 0.49 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $A_{sw} = \text{Ø}8/20(\text{m}=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.65%

Presjek 2-2 x = 16.19m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 32.05 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIV
 M1ed = -0.17 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

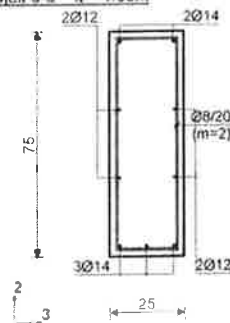
1.35xI+1.50xIV
 V2ed = -12.84 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.17 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 $\varepsilon_b/\varepsilon_a = -1.041/25.000 \%$
 $A_{s1} = 1.11 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $A_{sw} = \text{Ø}8/20(\text{m}=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.65%

POZ 102-2 (8051-8142)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 3-3 x = 1.03m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 35.28 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xIII
 M1ed = -0.04 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:

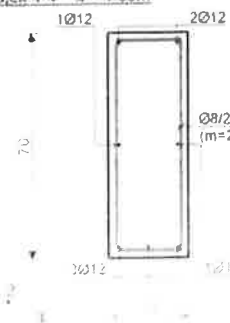
1.35xI+1.50xII
 V2ed = -4.51 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.04 kNm

Vrd,max,2 = 683.44 kN
 Vrd,max,3 = 683.44 kN
 $\varepsilon_b/\varepsilon_a = -1.100/25.000 \%$
 $A_{s1} = 1.22 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $A_{sw} = \text{Ø}8/20(\text{m}=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.65%

POZ 103-10 (7516-6730)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) (SP)
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 4-4 x = 1.63m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:

1.35xI+1.50xIV
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 14.30 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:

1.35xI+1.50xII
 M1ed = -0.08 kNm

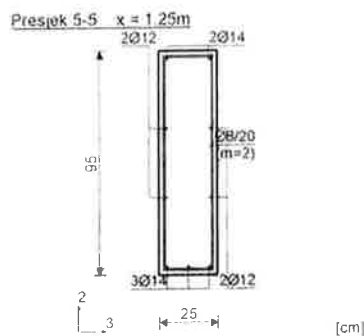
Mjerodavna kombinacija za posmik:

1.35xI+1.50xII
 V2ed = 3.52 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = -0.08 kNm

Vrd,max,2 = 637.88 kN
 Vrd,max,3 = 637.88 kN
 $\varepsilon_b/\varepsilon_a = -1.884/25.000 \%$
 $A_{s1} = 2.73 \text{ cm}^2$
 $A_{s2} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s3} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{s4} = 0.00 \text{ cm}^2$
 $A_{sw} = 0.00 \text{ cm}^2/\text{m}$ (m=2)
 (Odabrano $A_{sw} = \text{Ø}8/20(\text{m}=2) = 2.51 \text{ cm}^2/\text{m}$)
 Postotak armiranja: 0.65%

POZ 104-2 (7832-8051)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35x1+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 47.94 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35x1+1.50xIII
 M1ed = 0.19 kNm

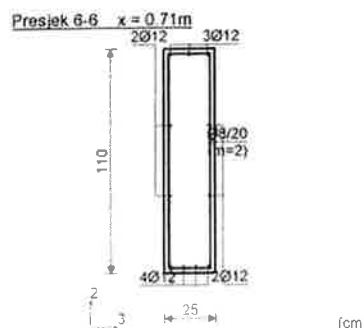
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35x1+1.50xII
 V2ed = -6.38 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.17 kNm

Vrd,max,2 = 865.69 kN
 Vrd,max,3 = 865.69 kN
 $eb/ea = -1.000/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 1.31 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0,51%

POZ 105-2 (7218-7489)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35x1+1.50xII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 7.35 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35x1+1.50xIII
 M1ed = 0.07 kNm

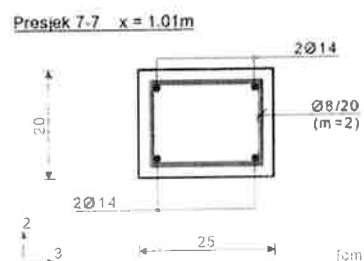
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35x1+1.50xIII
 V2ed = -3.30 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.07 kNm

Vrd,max,2 = 1002.38 kN
 Vrd,max,3 = 1002.38 kN
 $eb/ea = -0.311/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 0.17 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0,45%

POZ 106 (3131-3539)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35x1+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 1.71 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35x1+1.50xII
 V2ed = 0.25 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 182.25 kN
 Vrd,max,3 = 182.25 kN
 $eb/ea = -0.883/25.000 \text{ ‰}$
 As1 = 0.22 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 1,23%

POZ 107 (352-703)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)

Presjek 8-8 x = 1.45m



Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35x1+1.50xIII
 N1ed = 0.00 kN
 M2ed = 0.00 kNm
 M3ed = 4.83 kNm

Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35x1+1.50xIII
 M1ed = 0.04 kNm

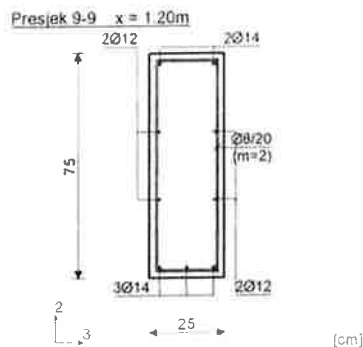
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35x1+1.50xIII
 V2ed = 2.87 kN
 V3ed = 0.00 kN
 M1ed = 0.03 kNm

As1 = 0.42 cm²
 As2 = 0.00 cm²
 As3 = 0.00 cm²
 As4 = 0.00 cm²
 Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
 (Odabrano Asw = Ø8/20(m=2) = 2.51 cm²/m)

Postotak armiranja: 0,33%

POZ 108 (2251-2750)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



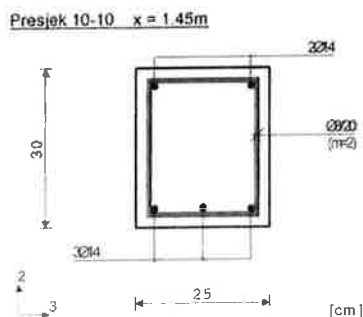
Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIII
 $V_{2ed} = 2.92 \text{ kN}$
 $V_{3ed} = 0.00 \text{ kN}$
 $M_{1ed} = 0.00 \text{ kNm}$

$V_{rd,max,2} = 683.44 \text{ kN}$
 $V_{rd,max,3} = 683.44 \text{ kN}$
 $eb/ea = -0.727/25.000 \%$
 $As_1 = 0.58 \text{ cm}^2$
 $As_2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_w = 0.00 \text{ cm}^2/m$ (m=2)
 (Odabrano $As_w = 0.8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/m$)
 Postotak armiranja: 0.65%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIV
 $N_{1ed} = 0.00 \text{ kN}$
 $M_{2ed} = 0.00 \text{ kNm}$
 $M_{3ed} = 16.89 \text{ kNm}$

POZ 109 (1111-1827)

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Dimenzioniranje grupe slučajeva
 opterećenja: 8-10 (GSN)



Mjerodavna kombinacija za torziju:
 1.35xI+1.50xIII
 $M_{1ed} = 0.02 \text{ kNm}$

Mjerodavna kombinacija za posmik:
 1.35xI+1.50xIV
 $V_{2ed} = 2.48 \text{ kN}$
 $V_{3ed} = 0.00 \text{ kN}$
 $M_{1ed} = 0.01 \text{ kNm}$

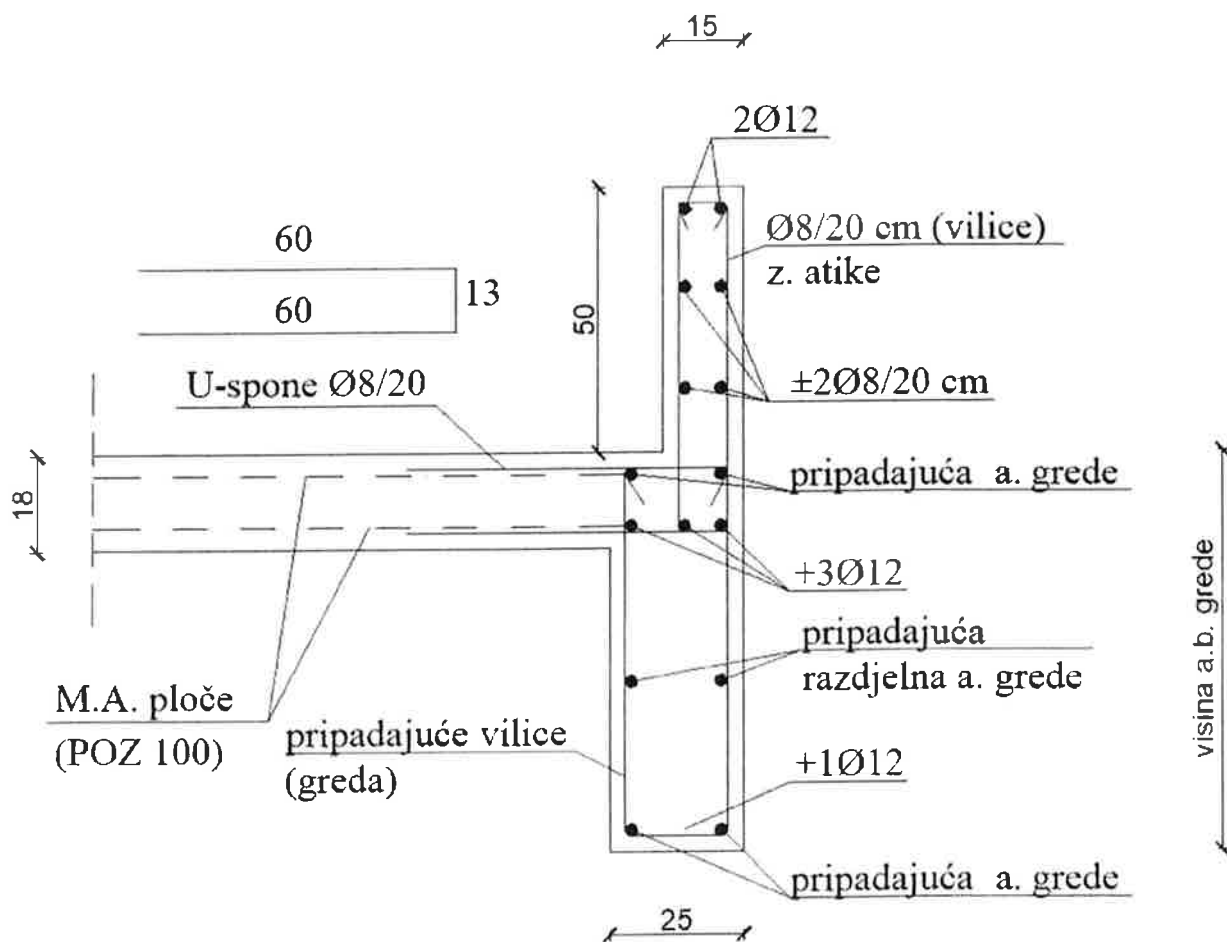
$V_{rd,max,2} = 273.38 \text{ kN}$
 $V_{rd,max,3} = 273.38 \text{ kN}$
 $eb/ea = -0.933/25.000 \%$
 $As_1 = 0.37 \text{ cm}^2$
 $As_2 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_3 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_4 = 0.00 \text{ cm}^2$
 $As_w = 0.00 \text{ cm}^2/m$ (m=2)
 (Odabrano $As_w = 0.8/20(m=2) = 2.51 \text{ cm}^2/m$)
 Postotak armiranja: 1.03%

Mjerodavna kombinacija za savijanje:
 1.35xI+1.50xIII
 $N_{1ed} = 0.00 \text{ kN}$
 $M_{2ed} = 0.00 \text{ kNm}$
 $M_{3ed} = 4.23 \text{ kNm}$

NAPOMENA: armaturu gornje zone pojedinih greda voditi kontinuirano (poštivati pravila struke, tj. pravila armiranja kontinuiranih nosača)

- kontrola GSU: zbog samih visina greda i pripadajućih rastera nije potrebna!

DETALJ ARMIRANJA RUBNIH GREDA SA a.b. pločom i a.b. zidom atike:

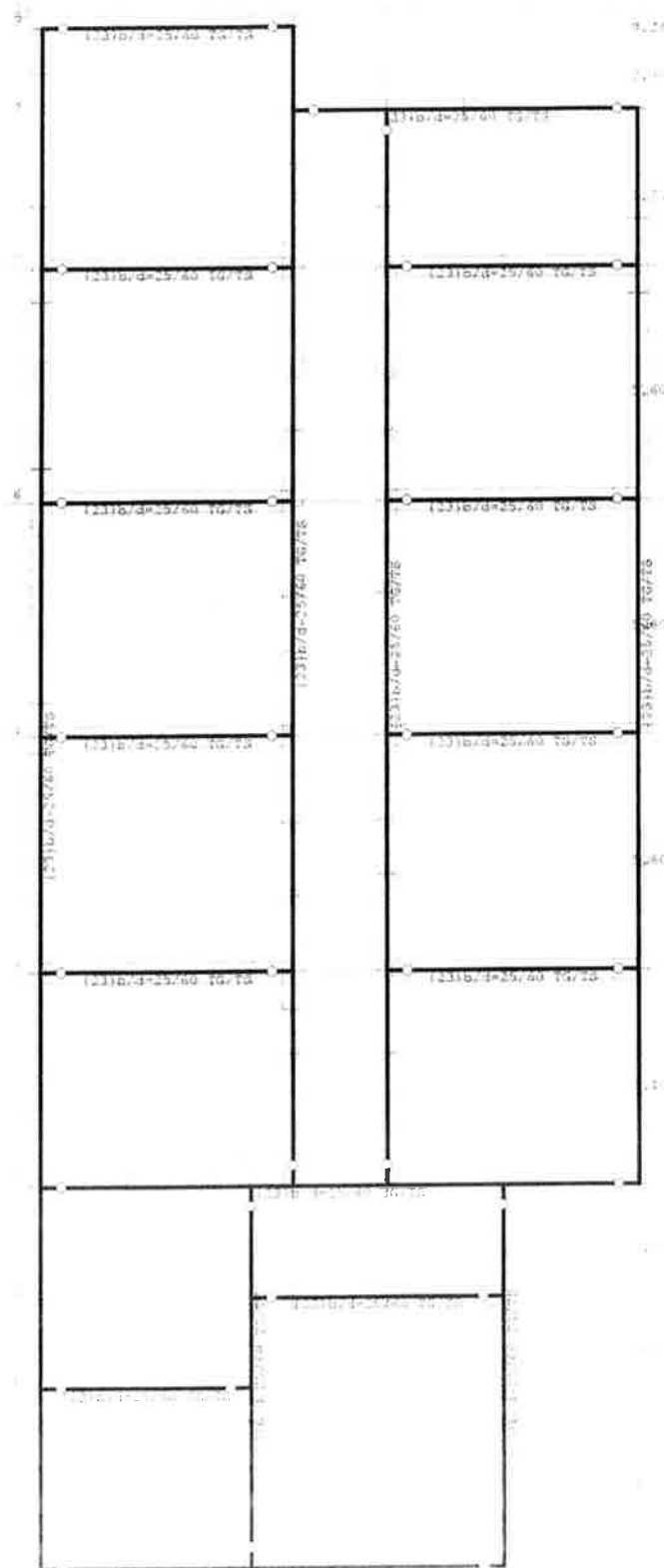


INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1, 40000 Čakovec
 GRAĐEVINA: GRAĐEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE, CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU (MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panic, mag.ing.aedif
 DATUM: 05.2021 O.P. NI-57/2021-G Z.O.P. NI-57/2021

STRANA

68

TEMELJNA KONSTRUKCIJA



Nivo: TEMELJNA KONSTRUKCIJA [0.00 m]

NAPOMENA: temeljne grede i temeljni serklaži se izvode iznad temeljnih traka širine 50 cm (sve trake)!

Temeljna traka i temeljne grede u liniji 10' (dilatacija) će biti proračunate na zasebnom modelu!

USVOJENA ARMATURA U TEMELJNIM SERKLAŽIMA I GREDAMA:

usvojene su dimenzije temeljnih ab. serklaža 25/60 [cm]

NAPOMENA: visina temeljnih a.b. greda je prvenstveno usvojena poradi geomehanike i arhitektonskog rješenja ('odizanje' kote poda od okolnog terena)

klasa betona: C25/30; armatura: B500B

temeljne grede i serklaže izvesti iznad temeljnih traka

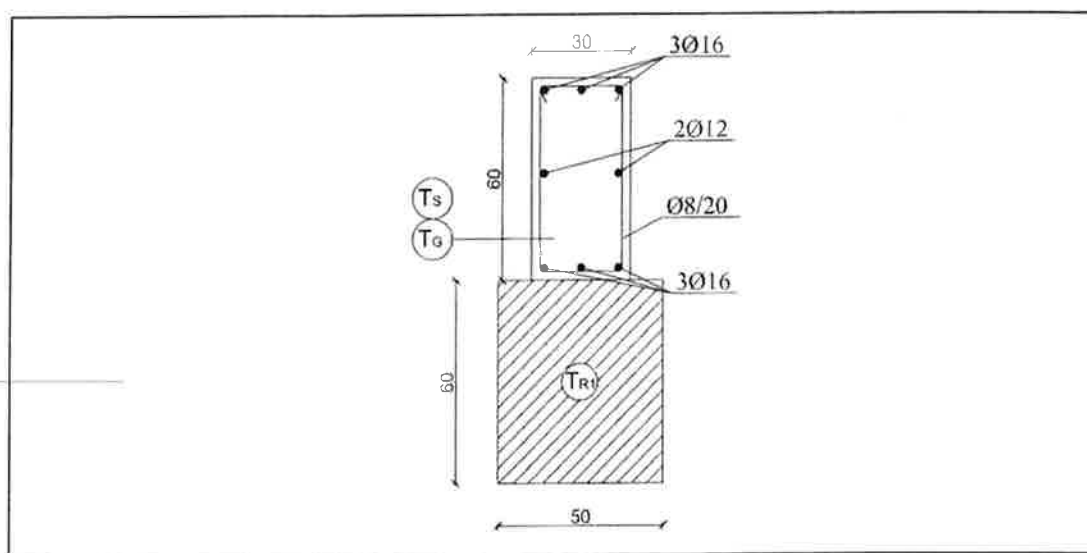
armirati ih sa $\pm 3\Phi 16$; vilice $\Phi 8/20$ cm; razdjelna $2\Phi 12$

$A_{s,min} = 0,004 \times 60 \times 25 = 6,0 \text{ cm}^2$

(potrebna min. armatura i za donju i za gornju zonu **$a_{b,min} = 0,004$** - HRN EN 1998)

u uglovima (na spoju serklaža) izvesti kutnike $\pm 2\Phi 16$ sa krakom 1 m'

(temeljne grede i serklaže povezati sa podnom pločom)



POZ P (podna ploča)

usvojena je debljina ab. podne ploče: d=12 cm

klasa betona: C25/30; armatura: B500B

armiranobetonsku podnu ploču armirati sa mrežama Q221 (preklopi puna 3 oka), te betonirati na sloj tampona

min. d=30 cm, tampon zbiti na $M_s=60 \text{ MN/m}^2$

armaturu podne ploče voditi u temeljne grede odnosno serklaže

INVESTITOR: MEDIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU (MURID), Josipa Kozarca 1 40000 Čakovec
 GRADEVINA: GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
 LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
 PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif

DATUM: 05.2021

O.P. NI-57/2021-G

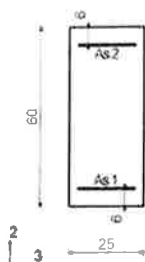
Z.O.P. NI-57/2021

STRANA

40

Greda 8-288

EC 2 (EN 1992-1-1 2004)
 C 25 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 B500B
 Kompletna shema opterećenja



[cm]

Presjek 1-1 x = 7.20m

Mjerodavna kombinacija za savijanje

1.35xI+1.50xII

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = -0.39 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik

1.35xI+1.50xII

V2ed = 8.27 kN

V3ed = 0.00 kN

M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN

Vrd,max,3 = 546.75 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.129/25.000\%$

As1 = 0.00 cm²

As2 = 0.02 cm²

As3 = 0.00 cm²

As4 = 0.00 cm²

Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

Presjek 2-2 x = 7.20m

Mjerodavna kombinacija za savijanje

1.35xI+1.50xII

N1ed = 0.00 kN

M2ed = 0.00 kNm

M3ed = -0.39 kNm

Mjerodavna kombinacija za posmik

1.35xI+1.50xII

V2ed = -8.28 kN

V3ed = 0.00 kN

M1ed = 0.00 kNm

Vrd,max,2 = 546.75 kN

Vrd,max,3 = 546.75 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.129/25.000\%$

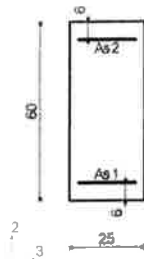
As1 = 0.00 cm²

As2 = 0.02 cm²

As3 = 0.00 cm²

As4 = 0.00 cm²

Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

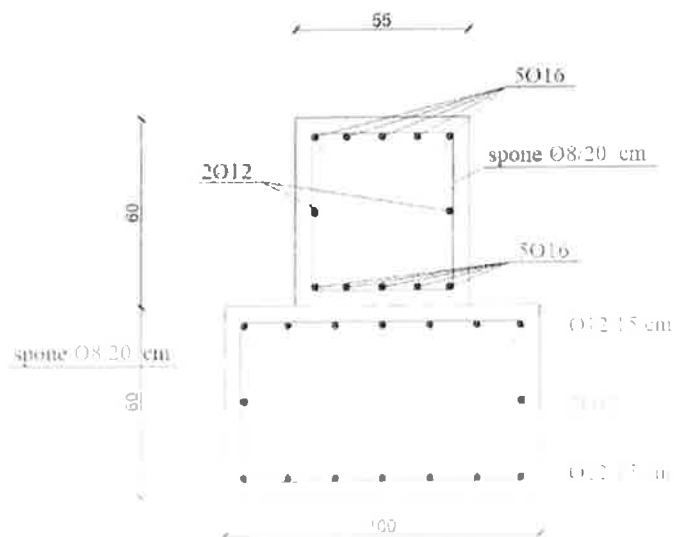


[cm]

NAPOMENA:

- izvesti će se temeljna traka širine 100 cm; traku armirati sa fi 12/15 cm; vilice fi 8/20 cm

- temeljne grede i temeljne serklaže spojiti u jedan, ukupna širina 55 cm
 armatura: glavna +5fi16, vilice fi 8/20



OPĆENITE NAPOMENE ZA IZVEDBU:

Sve pozicije su definirane (presjeci i armatura) na ravninskim i prostornim modelima konstrukcije!

Sažetak za zidane zidove (omeđujući elementi):

Horizontalni a.b. serklaži (u presjeku označena pozicija POZ Hs)

usvojene su dimenzije horizontalnih ab. serklaža: 25/20 [cm]

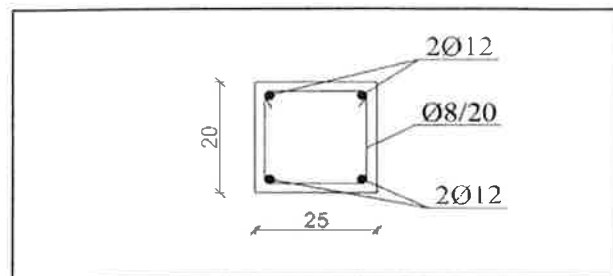
klasa betona: C25/30; armatura: B500B

serklaže izvesti na nivou međukatnih konstrukcija

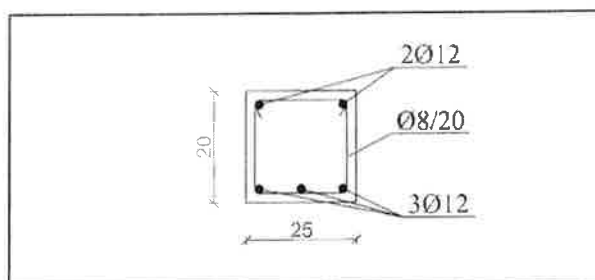
horizontalne serklaže armirati sa $\pm 2\Phi 12$; vilice $\Phi 8/20$ cm

armaturu horizontalnih i vertikalnih a.b. serklaža povezati

(kod rubnih serklaža predvidjeti dodatne šipke za prihvat U-spona za ploču)



Napomena: SVE, EVENTUALNO, NEPOZICIONIRANE NADVOJE ($L_{eff} < 2,0$ m') IZVESTI KAO Hs (presjek i armatura + $1\Phi 12$ u d. zoni);



Vertikalni a.b. serklaži (također definirano na globalnom modelu konstrukcije)

usvojene su dimenzije vertikalnih ab. serklaža: 25/25 [cm]

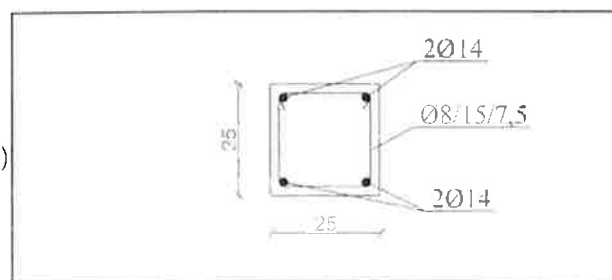
klasa betona: C25/30; armatura: B500B

izvesti ih prema planu pozicija

vertikalne serklaže armirati sa $4\Phi 14$; vilice $\Phi 8/15/7,5$ cm

armaturu horizontalnih i vertikalnih a.b. serklaža povezati

armaturu vertikalnih serklaža prizemlja voditi u temelje (trake)



sve 'proširene' vertikalne a.b. serklaže i stupove armirati sa $A_{s,min} = 0,01 \times A_c$; vilice $\Phi 8/15/7,5$ cm

za a.b. zidove vidjeti globalnu analizu konstrukcije (ankere a.b. zidova voditi u temeljne trake)

INVESTITOR: MEĐIMURSKA UDRUGA ZA RANU INTERVENCIJU U DJETINJSTVU, Josipa Kourca 1, 40000 Čakovec
GRADEVINA: GRADEVINA ZA SOCIJALNE USLUGE (CENTAR ZA RANU INTERVENCIJU - MURID)
LOKACIJA: PRIBISLAVEC, k.č. br. 3385/78 (formirana od dijela k.č. br. 3385/10), k.o. Pribislavec
PROJEKTANT: Nikola Panić, mag.ing.aedif.
DATUM: 05.2021

O.P.: NI-57/2021-G

Z.O.P.: NI-57/2021

STRANA:

42

TEMELJENJE:

Za potrebe projektiranja predmetne građevine izrađen je Geotehnički elaborat od strane firme GEO-TIM, d.o.o., Čakovec (definirani parametri tla te slijezanja i dopušteni naponi na tlo).

dubina temeljenja je min. 1,0 m' od kote postojećeg vanjskog terena (vidi Geotehnički elaborat), trake je potrebno produbiti do nosivog sloja.

Temeljna konstrukcija je proračunata da zadovolji od = 200 kN/m², za karakteristična opterećenja.

U fazi izvedbe potrebno je osigurati geotehnički nadzor!

U Čakovcu, 07.2021.

Projektant:
Nikola Panić, mag.ing.aedif.

