

Ured: Ulica Andrije Kačića Miošića 22
10 000 Zagreb
Tel: +385 (1) 30 20 444
Fax: +385 (1) 30 20 445
E-mail: radionica@statika.hr
MB: 2274167
OIB: 21520453993
IBAN: HR1523600001101986157



**RADIONICA
STATIKE**

INVESTITOR: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5,
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA: **k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA: **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE
KONSTRUKCIJE**

T.D.: **091/2022**

MAPA

K

GRAĐEVINSKI PROJEKT PROJEKT KONSTRUKCIJE

PROJEKTANT
KONSTRUKCIJE: **Branko Galić, dipl.ing.građ.
(G 3065)**

elektronički potpis

SURADNICI: **Anđela Andrić, mag.ing.aedif.
Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif.
mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ.
Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif.
Toma Čurković, mag.ing.aedif.
dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh.
Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh.**

DIREKTOR:

Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif.

elektronički potpis



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

2

Datum:

studeni 2022.

NARUČITELJ : **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

OVJERA REVIDENTA :

elektronički potpis

Revident za betonske i zidane
konstrukcije

elektronički potpis

Revident za metalne i spregnute
konstrukcije



NARUČITELJ : BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

SADRŽAJ PROJEKTA :

A/ OPĆI DOKUMENTI

- A/1. PRESLIKA IZVATKA IZ SUDSKOG REGISTRA
- A/2. RJEŠENJE O IMENOVANJU PROJEKTANTA
- A/3. PRESLIKA RJEŠENJA O UPISU PROJEKTANTA U HKIG
- A/4. PRESLIKA RJEŠENJA MIN. KULTURE ZA RAD NA NEPOKRETNOM KULTURNOM DOBRU
- A/5. IZJAVA O USKLAĐENOSTI PROJEKTA SA ZAKONIMA I TEHNIČKOM REGULATIVOM
- A/6. POSEBNI UVJETI ZAŠTITE KULTURNIH DOBARA

B/ OPĆI TEHNIČKI UVJETI IZVOĐENJA RADOVA I PROGRAM KONTROLE KVALITETE

C/ TEHNIČKI DIO

- C/1. TEHNIČKI OPIS NOSIVE KONSTRUKCIJE I PRIKAZ OŠTEĆENJA
- C/2. AKT NA TEMELJU KOJEG JE ZGRADA IZGRAĐENA, ODNOSNO KOJIM JE STEKLA STATUS
POSTOJEĆE ZGRADE
- C/3. ANALIZA ZAŠTITNIH SLOJEVA I OPTEREĆENJA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU
- C/4. DOKAZ MEHANIČKE OTPORNOSTI I STABILNOSTI KONSTRUKCIJE CJELOVITE OBNOVE

D/ PRIKAZ POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE

E/ TROŠKOVNIK



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

4

Datum:

studenj 2022.

NARUČITELJ : BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

A/ OPĆI DOKUMENTI



A/1. PRESLIKA IZVATKA IZ SUDSKOG REGISTRA



REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Pandža Sanda
Zagreb, Kačićeva 9

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

MBS:

080623760

OIB:

21520453993

EUID:

HRSR.080623760

TVRTKA:

- 1 RADIONICA STATIKE d.o.o. za usluge
- 1 RADIONICA STATIKE d.o.o.

SJEDIŠTE/ADRESA:

- 6 Zagreb (Grad Zagreb)
Ulica Andrije Kačića Miošića 22

ADRESA ELEKTRONIČKE POŠTE:

- 8 radionica@statika.hr

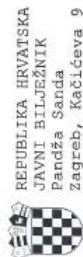
PRAVNI OBLIK:

- 1 društvo s ograničenom odgovornošću

PREDMET POSLOVANJA:

- 1 * - kupnja i prodaja robe
- 1 * - obavljanje trgovačkog posredovanja na domaćem i inozemnom tržištu
- 1 * - zastupanje stranih tvrtki
- 1 * - projektiranje, građenje i nadzor nad građenjem
- 4 * - savjetovanje u vezi s poslovanjem i upravljanjem
- 4 * - računalne i srodne djelatnosti
- 4 * - izrada, održavanje i dizajniranje web stranica i portala
- 4 * - istraživanje tržišta i ispitivanje javnog mnijenja
- 4 * - pružanje usluga informacijskog društva
- 4 * - promidžba (reklama i propaganda)
- 4 * - poslovanje nekretninama
- 4 * - poslovi upravljanja nekretninom i održavanje nekretnina
- 4 * - posredovanje u prometu nekretnina
- 4 * - stručni poslovi prostornog uređenja
- 4 * - stručni poslovi zaštite okoliša
- 4 * - tehničko ispitivanje i analiza
- 4 * - turističke usluge u nautičkom turizmu
- 4 * - turističke usluge u ostalim oblicima turističke ponude
- 4 * - ostale turističke usluge
- 4 * - turističke usluge koje uključuju športsko-rekreativne ili pustolovne aktivnosti
- 4 * - pružanje usluga smještaja

OSNIVAČI/ČLANOVI DRUŠTVA:



REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Pandža Sanda
Zagreb, Kačićeva 9

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

Upise u glavnu knjigu proveli su:

| RBU Tt | Datum | Naziv suda |
|--------|------------|-------------------|
| eu / | 14.05.2012 | elektronički upis |
| eu / | 28.06.2013 | elektronički upis |
| eu / | 07.10.2014 | elektronički upis |
| eu / | 29.03.2017 | elektronički upis |
| eu / | 24.07.2017 | elektronički upis |
| eu / | 16.06.2018 | elektronički upis |
| eu / | 30.06.2019 | elektronički upis |
| eu / | 30.06.2020 | elektronički upis |

Pristojba: _____

Nagrada: _____

JAVNI BILJEŽNIK
Pandža Sanda
Zagreb, Kačićeva 9

Ja, javni bilježnik **SANDA PANDŽA**, Zagreb, Kačićeva 9, temeljem članka 5. Zakona o sudskom registru po uvidu u sudski registar kojeg sam današnjeg dana izvršila elektroničkim putem,

i z d a j e m

Izvadak iz sudskog registra za:

RADIONICA STATIKE d.o.o., MBS 080623760, OIB 21520453993, Zagreb (Grad Zagreb),
Ulica Andrije Kačića Miošića 22

Izvadak se sastoji od 3 stranice.

Javnobilježnička pristojba za ovjeru po tar. br. 11. st. 1. ZIP naplaćena u iznosu 10,00 kn. Javnobilježnička nagrada po čl. 31. a PPJT zaračunata u iznosu od 15,00 kn uvećana za PDV u iznosu od 3,75 kn.

Broj: OV-483/2021
Zagreb, 27.01.2021.

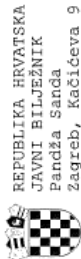


Javni bilježnik
SANDA PANDŽA

ZA JAVNOBILJEŽNIČKA
JAVNOBILJEŽNIČKI PRISIEDNIK
SNEŽANA PRUŽIĆ RAČEVIĆ

Izrađeno: 2021-01-27 14:49:43
Podaci od: 2021-01-27

Stranica: 3 od 3
D004



REPUBLIKA HRVATSKA
JAVNI BILJEŽNIK
Pandža Sanda
Zagreb, Kačićeva 9

IZVADAK IZ SUDSKOG REGISTRA

SUBJEKT UPISA

OSNIVAČI/ČLANOVI DRUŠTVA:

- 5 BRANKO GALIĆ, OIB: 24273726044
Zagreb, Strojarska cesta 28
7 - jedini član d.o.o.

OSOBE OVLAŠTENE ZA ZASTUPANJE:

- 5 BRANKO GALIĆ, OIB: 24273726044
Zagreb, STROJARSKA CESTA 28
1 - direktor
1 - zastupa samostalno i pojedinačno
9 Hrvoje Vukić, OIB: 01674454499
Zagreb, Slavujevac 6
9 - zastupa samostalno i pojedinačno, od 11.12.2020. godine

TEMELJNI KAPITAL:

- 1 20.000,00 kuna

PRAVNI ODNOSI:

- Osnivački akt:
1 Društveni ugovor o osnivanju RADIONICA STATIKE d.o.o. od 05. rujna 2007. godine.
4 Odlukom članova društva od 22.03.2012. godine Društveni ugovor o osnivanju RADIONICA STATIKE d.o.o. od 05.09.2007. godine zamižen je novim aktom pod nazivom Društveni ugovor društva RADIONICA STATIKE d.o.o. od 22.03.2012. godine. Društveni ugovor od 22.03.2012. godine dostavljen u zbirku isprava.

FINANCIJSKA IZVJEŠĆA:

| Predano | God. | Za razdoblje | Vrsta izvještaja |
|---------|----------|--------------------------|-------------------|
| eu | 30.06.20 | 2019 01.01.19 - 31.12.19 | GFI-POD izvještaj |

Upise u glavnu knjigu proveli su:

| RBU Tt | Datum | Naziv suda |
|--------------------|------------|-------------------------|
| 0001 Tt-07/9996-2 | 17.09.2007 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0002 Tt-09/7666-5 | 17.07.2009 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0003 Tt-10/10710-2 | 28.09.2010 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0004 Tt-12/5004-2 | 30.03.2012 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0005 Tt-15/24559-1 | 26.08.2015 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0006 Tt-15/34737-2 | 01.12.2015 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0007 Tt-18/336-2 | 12.01.2018 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0008 Tt-20/30516-2 | 07.09.2020 | Trgovački sud u Zagrebu |
| 0009 Tt-20/50728-2 | 14.01.2021 | Trgovački sud u Zagrebu |
| eu / | 19.08.2009 | elektronički upis |
| eu / | 09.09.2010 | elektronički upis |
| eu / | 15.06.2011 | elektronički upis |

Izrađeno: 2021-01-27 14:49:43
Podaci od: 2021-01-27

Stranica: 2 od 3
D004



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA:

**PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ:

BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

6

Datum:

studeni 2022.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 7 Datum: studenj 2022. |
|---|---|--|

A/2. RJEŠENJE O IMENOVANJU PROJEKTANTA

Temeljem čl. 49. i čl. 51. Zakona o gradnji (NN 153/13, 20/17, 39/19, 125/19) i čl. 17. i čl. 22. Zakona o poslovima i djelatnostima prostornog uređenja i gradnje (NN 78/15, 118/18, 110/2019) donosi se sljedeće:

R J E Š E N J E

Br. R-P-091/2022

kojim se imenuje **Branko Galić, dipl.ing.građ.,**

upisan u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva pod rednim brojem 3065,
s danom upisa 12.07.2001. g.

za projektanta **PROJEKT KONSTRUKCIJSKE OBNOVE NOSIVE KONSTRUKCIJE**

Građevina: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**

Lokacija: **k.č.br. 55/1, k.o.Veliko Trojstvo**

Naručitelj: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

Broj projekta: **091/2022**

Ovo rješenje vrijedi do završetka projektiranja ili do opoziva.

U Zagrebu, studeni 2022. g.

Direktor:

Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif.



A/3. PRESLIKA RJEŠENJA O UPISU PROJEKTANTA U HKIG

2

Obrazloženje

GALIĆ BRANKO, dipl.ing.građ., podnio je Zahtjev za upis u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva.

Odbor za upise razreda inženjera građevinarstva proveo je na sjednici održanoj 12.07.2001. godine postupak u povodu dostavljenog Zahtjeva, te je temeljem članka 24. stavka 2. i članka 26. stavka 2. Zakona o Hrvatskoj komori arhitekata i inženjera u graditeljstvu ("Narodne novine", br. 47/98), a u svezi s člankom 5. stavkom 4. i člankom 20. Statuta Hrvatske komore arhitekata i inženjera u graditeljstvu ("Narodne novine", br. 40/99 i 112/99), donio Odluku o upisu imenovanog u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva. Predmetna Odluka dostavljena je stručnoj službi Komore na dovršetak postupka i na potpis predsjedniku Komore.

Ovlašteni inženjer građevinarstva može obavljati poslove projektiranja i/ili stručnog nadzora u samostalnom uredu ili u projektantskom društvu, odnosno u drugoj pravnoj osobi registriranoj za poslove projektiranja i/ili stručnog nadzora.

Ovlašteni inženjer građevinarstva dužan je poslove projektiranja i/ili stručnog nadzora obavljati stvarno i stalno sukladno članku 25. stavku 2. Zakona o gradnji ("Narodne novine", br. 52/99).

Upisom u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva imenovani je stekao pravo na "pečat" i "inženjersku iskaznicu" koje mu izdaje Hrvatska komora arhitekata i inženjera u graditeljstvu.

Na temelju članka 141. stavka 1. točke 1. Zakona o općem upravnom postupku ("Narodne novine", br. 53/91), predmet je riješen po skraćenom postupku.

Pouka o pravnom lijeku

Protiv ovog Rješenja žalba nije dopuštena, ali se može pokrenuti upravni spor podnošenjem tužbe Upravnom sudu Republike Hrvatske, u roku od 30 dana od primitka ovog Rješenja.



Dostaviti:

1. BRANKO GALIĆ, 10360 SESVETE, TRG ANTUNA MIHANOVIĆA 1
2. U Zbirku isprava Komore
3. Pismohrana Komore



REPUBLIKA HRVATSKA
HRVATSKA KOMORA ARHITEKATA
I INŽENJERA U GRADITELJSTVU

Klasa: UP/I-360-01/01-01/ 3065
Urbroj: 314-01-1
Zagreb, 12. srpnja 2001.

Na temelju članka 24. i članka 26. stavka 2. Zakona o Hrvatskoj komori arhitekata i inženjera u graditeljstvu ("Narodne novine", br. 47/98), Statuta Hrvatske komore arhitekata i inženjera u graditeljstvu ("Narodne novine", br. 40/99 i 112/99) i Pravilnika o upisima u strukovne razrede Hrvatske komore arhitekata i inženjera u graditeljstvu, a na temelju Odluke Odbora za upis u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva od 12.07.2001. godine, koji je rješavao po Zahtjevu za upis GALIĆ BRANKA, dipl.ing.građ., SESVETE, TRG ANTUNA MIHANOVIĆA 1, predsjednik Hrvatske komore arhitekata i inženjera u graditeljstvu donosi

RJEŠENJE

1. U Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva upisuje se GALIĆ BRANKO, (JMBG 3009966330218), dipl.ing.građ., SESVETE, pod rednim brojem 3065, s danom upisa 12.07.2001. godine.
2. Upisom u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva, GALIĆ BRANKO, dipl.ing.građ., stječe pravo na uporabu strukovnog naziva "ovlašteni inženjer građevinarstva" i pravo na obavljanje poslova temeljem članka 25. Zakona o Hrvatskoj komori arhitekata i inženjera u graditeljstvu, a u svezi s člankom 4. stavkom 1. Statuta Hrvatske komore arhitekata i inženjera u graditeljstvu, te ostala prava i dužnosti sukladno posebnim propisima.
3. Ovlašteni inženjer građevinarstva stječe pravo na "inženjersku iskaznicu" i "pečat".
4. Ovlašteni inženjer građevinarstva poslove iz točke 2. ovoga rješenja dužan je obavljati stvarno i stalno.
5. Ovlašteni inženjer građevinarstva dužan je plaćati Hrvatskoj komori arhitekata i inženjera u graditeljstvu članarinu i ostala davanja koja utvrde tijela Komore i Razreda.



A/4. PRESLIKA RJEŠENJA MINISTARSTVA KULTURE O UPISU U UPISNIK SPECIJALIZIRANIH PRAVNIH I FIZIČKIH OSOBA KOJE IMAJU DOPUŠTENJE ZA OBAVLJANJE POSLOVA NA ZAŠTITI I OČUVANJU KULTURNIH DOBARA



REPUBLIKA HRVATSKA
MINISTARSTVO KULTURE I MEDIJA

UPRAVA ZA ZAŠTITU KULTURNE BAŠTINE

Klasa: UP/I-612-08/22-03/0027

Urbroj: 532-05-01-01-01/6-22-4

Zagreb, 10. veljače 2022.

Ministarstvo kulture i medija rješavajući o zahtjevu Branka Galića, dipl. ing. građ. iz Zagreba, na temelju članka 100. stavka 1. Zakona o zaštiti i očuvanju kulturnih dobara (»Narodne novine«, broj 69/99, 151/03, 157/03, 100/04, 87/09, 88/10, 61/11, 25/12, 136/12, 157/13, 152/14, 44/17, 90/18, 32/20, 62/20 i 117/21) i temeljem članka 11. stavka 1. Pravilnika o uvjetima za dobivanje dopuštenja za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara (»Narodne novine« br. 98/18), u postupku izdavanja dopuštenja za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara, na prijedlog Stručnog povjerenstva za utvrđivanje uvjeta za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara, donosi

RJEŠENJE

1. Utvrđuje se da je **Branko Galić, dipl. ing. građ. iz Zagreba, OIB 24273726044**, stručno osposobljen za obavljanje poslova zaštite i očuvanja kulturnih dobara iz **članka 2. stavka 1. točaka 5. i 7. Pravilnika** o uvjetima za dobivanje dopuštenja za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara i to za **izradu konzervatorskih elaborata stanja nosive konstrukcije nepokretnog kulturnog dobra i idejnog, glavnog i izvedbenog projekta za radove na nosivoj konstrukciji nepokretnog kulturnog dobra** te mu se izdaje dopuštenje za obavljanje navedenih poslova.
2. Osoba iz točke 1. ovoga Rješenja dužna je o svakoj promjeni glede ispunjenja propisanih uvjeta za obavljanje poslova iz točke 1. ovoga Rješenja, pisano obavijestiti Ministarstvo kulture i medija u roku od 8 dana od nastale promjene.
3. Rješenjem Klasa: UP/I-612-08/10-03/0274, Urbroj: 532-04-01-02/4-11-5 od 9. veljače 2011., Branko Galić, dipl. ing. građ., upisan je u Upisnik specijaliziranih pravnih i fizičkih osoba koje imaju dopuštenje za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara pod rednim brojem **1608**.



Obrazloženje

Branko Galić, dipl. ing. građ. iz Zagreba podnio je zahtjev za izdavanje novog dopuštenja za obavljanje poslova zaštite i očuvanja kulturnih dobara, sukladno Pravilniku o uvjetima za dobivanje dopuštenja za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara.

Zahtjevu je priložen popis poslova obavljenih na kulturnim dobrima, Izjava o poduzimanju potrebnih mjera sukladno članku 7. Pravilnika i podatak o upisu u Imenik ovlaštenih inženjera građevinarstva pod rednim brojem 3065.

Stručno povjerenstvo je na temelju priložene i dopunjene dokumentacije te uvidom u Rješenje Klasa: UP/I-612-08/17-03/0092, Urbroj: 532-04-01-01-01/7-17-10 od 26. svibnja 2017., utvrdilo da na temelju članka 2. stavka 2. i članka 11. stavka 1. Pravilnika postoje propisani uvjeti za obavljanje poslova iz članka 2. stavka 1. točaka 5. i 7. Pravilnika: izrada konzervatorskih elaborata stanja nosive konstrukcije nepokretnog kulturnog dobra te idejnog, glavnog i izvedbenog projekta za radove na nosivoj konstrukciji nepokretnog kulturnog dobra.

Fizička osoba kojoj je Ministarstvo kulture i medija izdalo dopuštenje, sukladno točki 1. ovoga Rješenja, dužna je poslove zaštite i očuvanja kulturnog dobra obavljati sukladno Zakonu o zaštiti i očuvanju kulturnih dobara i propisima donesenim na temelju toga Zakona, sukladno članku 13. stavku 1. citiranog Pravilnika.

Fizička osoba kojoj je Ministarstvo kulture i medija izdalo dopuštenje, sukladno točki 1. ovoga Rješenja, dužna je o svakoj promjeni glede ispunjavanja uvjeta propisanih citiranim Pravilnikom i drugih podataka vezanih uz njezino poslovanje, pisano obavijestiti Ministarstvo kulture i medija u roku od osam dana od nastanka promjene radi unošenja izmjena u Upisnik, sukladno članku 12. stavku 1. citiranog Pravilnika.

Iz gore navedenih razloga riješeno je kao u izreci ovoga Rješenja.

Uputa o pravnom lijeku:

Protiv ovog Rješenja nije dopuštena žalba, ali se može pokrenuti upravni spor tužbom nadležnom Upravnom sudu. Tužba se podnosi u roku od 30 dana od dana dostave ovog rješenja. Tužba se predaje nadležnom Upravnom sudu neposredno u pisanom obliku, usmeno na zapisnik ili se šalje poštom. Uz tužbu se dostavlja izvornik ili preslika ovoga Rješenja za Upravni sud, prijepis tužbe i priloga za tuženika, a ako ih ima i za svaku zainteresiranu osobu.

RAVNATELJ

Davor Trupković, dipl. ing. arh.

Dostavlja se:

1. Branko Galić, d.i.g., Strojarska cesta 28, 10000 Zagreb (s povratnicom)
2. Konzervatorski odjeli Ministarstva kulture i medija, svi
3. Gradski zavod za zaštitu spomenika kulture i prirode u Zagrebu
4. Upisnik fizičkih osoba koje imaju dopuštenje za obavljanje poslova zaštite i očuvanja kulturnih dobara, ovdje
5. Spis predmeta, ovdje

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 11 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

A/5. IZJAVA O USKLAĐENOSTI PROJEKTA SA ZAKONIMA I TEHNIČKOM REGULATIVOM

NARUČITELJ : BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA
 Trg Eugena Kvaternika 5
 43 000 Bjelovar
 OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : 091/2022

U skladu sa Zakonom o gradnji (NN.br. 153/13, 20/17, 39/19 i 125/19) i Pravilnikom o obveznom sadržaju i opremanju projekata građevina (NN.br. 118/19) daje se

IZJAVA PROJEKTANTA


**o usklađenosti projekta PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA, k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

Ovaj projekt usklađen je:

a) sa sljedećim zakonima, tehničkim propisima i pravilnicima:

Zakoni:

- Zakon o prostornom uređenju (NN.br. 153/13, 65/17, 39/19, 98/19)
- Zakon o gradnji (NN.br. 153/13, 20/17, 39/19, 125/19)
- Zakon o obnovi zgrada oštećenih potresom na području Grada Zagreba, Krapinsko-zagorske županije, Zagrebačke županije, Sisačko-moslavačke županije i Karlovačke županije (NN br. 102/2020, 10/21)
- Zakon o zaštiti okoliša (NN.br. 80/13, 153/13, 78/15, 12/18, 118/18)
- Zakon o poslovima i djelatnostima prostornog uređenja i gradnje (NN.br. 78/15, 118/18, 110/19)
- Zakon o komori arhitekata i komorama inženjera u graditeljstvu i prostornom uređenju (NN.br. 78/15, 114/18)
- Zakon o građevinskoj inspekciji (NN.br. 153/13)
- Zakon o zaštiti od požara (NN.br. 92/10)
- Zakon o zaštiti na radu (NN.br. 71/14, 118/14, 154/14, 94/18, 96/18)
- Zakon o tehničkim zahtjevima za proizvode i ocjeni sukladnosti (NN.br. 80/13, 14/14, 32/19)
- Zakon o normizaciji (NN.br. 80/13)
- Zakon o mjeriteljstvu (NN.br. 74/14, 111/18)
- Zakon o građevnim proizvodima (NN.br. 76/13, 30/14, 130/17, 32/19)
- Zakon o općoj sigurnosti proizvoda (NN.br. 30/09, 139/10, 14/14, 32/19)
- Zakon o održivom gospodarenju otpadom (NN.br. 94/13, 73/17, 14/19)
- Zakon o komunalnom gospodarstvu (NN.br. 68/18, 110/18)

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 12 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

Pravilnici:

- Pravilnik o jednostavnim i drugim građevinama i radovima (NN.br. 112/17, 34/18, 36/19)
- Pravilnik o sadržaju i tehničkim elementima projektne dokumentacije obnove, projekta za uklanjanje zgrade i projekta za građenje zamjenske obiteljske kuće oštećenih potresom na području Grada Zagreba, Krapinsko-zagorske županije i Zagrebačke županije (NN br. 127/2020)
- Pravilnik o nostrifikaciji projekata (NN.br. 98/99, 29/03, 20/17)
- Pravilnik o kontroli projekata (NN.br. 32/14)
- Pravilnik o razvrstavanju građevina u skupine po zahtijevnosti mjera zaštite od požara (NN.br. 56/12, 61/12)
- Pravilnik o otpornosti na požar i drugim zahtjevima koje građevine moraju zadovoljiti u slučaju požara (NN.br. 29/13, 87/15)
- Pravilnik o ocjenjivanju sukladnosti, ispravama o sukladnosti i označavanju građevinskih proizvoda (NN.br. 103/08, 147/09, 87/10, 129/11)
- Pravilnik o tehničkim dopuštenjima za građevne proizvode (NN.br. 103/08)
- Pravilnik o nadzoru građevnih proizvoda (NN.br. 113/08)
- Pravilnik o hrvatskim normama (NN.br. 22/96)
- Pravilnik o mjernim jedinicama (NN.br. 88/15)
- Pravilnik o obveznom sadržaju i opremanju projekata građevina (NN.br. 118/19)
- Pravilnik o održavanju građevina (NN.br. 122/14)
- Pravilnik o gospodarenju građevnim otpadom (NN.br. 38/08)
- Pravilnik o zaštiti na radu za mjesta rada (NN.br. 29/13)

Tehnički propisi:

- Tehnički propis o građevnim proizvodima (NN.br. 35/18)
- Tehnički propis kojim se utvrđuju tehničke specifikacije za građevne proizvode u usklađenom području (NN.br. 04/15, 24/15, 93/15, 133/15, 36/16, 58/16, 104/16, 28/17, 88/17, 29/18)
- Tehnički propis za građevinske konstrukcije (NN.br. 17/17, 75/2020)

Izvanredni događaj je potres na zagrebačkom području koji se dogodio dana 22.03.2020.g. i potres 29.12.2020. g. Na području Petrinje uslijed kojih je došlo do oštećenja na konstrukcijskim i nekonstrukcijskim elementima građevine.

Predmetnim tehničkim rješenjima obrađenim u ovom projektu se provodi pojačanje nosive konstrukcije za seizmičko djelovanje za poredbenu vjerojatnost premašaja od 20% u 50 godina (povratni period 225 god.) i povećanje seizmičke otpornosti na razinu 3.

U Zagrebu, studeni 2022.g.

Projektant:

Branko Galić, dipl.ing.građ.


 HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA
Branko Galić
 dipl. ing. građ.
 Ovlašteni inženjer građevinarstva

G 3065



A/6. POSEBNI UVJETI ZAŠTITE KULTURNIH DOBARA



REPUBLIKA HRVATSKA
MINISTARSTVO KULTURE I MEDIJA

UPRAVA ZA ZAŠTITU KULTURNE BAŠTINE
Sektor za konzervatorske odjele i inspekciju
KONZERVATORSKI ODJEL U BJELOVARU

Klasa: 612-08/22-23/4971
Ur.broj: 532-05-02-02/1-22-2
Bjelovar, 12. prosinca 2022.

BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA
Trg E. Kvaternika 5
43000 Bjelovar

PREDMET:

- Posebni uvjeti zaštite kulturnih dobara
- Veliko Trojstvo – Crkva Presvetog Trojstva, k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo (Z- 2111)
- Sanacija konstrukcije

Ministarstvo kulture i medija, Uprava za zaštitu kulturne baštine, Sektor za konzervatorske odjele i inspekciju, Konzervatorski odjel u Bjelovaru (OIB: 37836302645) na temelju članka 6. stavak 1. točka 12. Zakona o zaštiti i očuvanju kulturnih dobara ("NN" br. 69/99., 151/03., 157/03., 87/09., 88/10., 61/11., 25/12., 136/12., 157/13., 152/14., 98/15, 44/17., 90/18., 32/20., 62/20., 117/21., 114/22.), u svezi sa Zakonom o obnovi zgrada oštećenih potresom na području grada Zagreba, Krapinsko-zagorske županije, Zagrebačke županije, Sisačko-moslavačke županije i Karlovačke županije (NN 102/20, 10/21, 117/21) te sukladno Odluci o donošenju Programa mjera obnove zgrada oštećenih potresom na području Grada Zagreba, Krapinsko-zagorske županije, Zagrebačke županije, Sisačko-moslavačke županije i Karlovačke županije (NN 88/22) i Odluci o izmjeni i dopuni Odluke o načinu raspodjele bespovratnih financijskih sredstava iz Fonda solidarnosti Europske unije za financiranje sanacije šteta od potresa na području Grada Zagreba, Krapinsko-zagorske županije, Zagrebačke županije, Sisačko-moslavačke županije, Karlovačke županije, Varaždinske županije, Međimurske županije, Brodsko-posavske županije i Bjelovarsko-bilogorske županije, imenovanju i određivanju zaduženja nacionalnog koordinacijskog tijela, tijela odgovornih za provedbu financijskog doprinosa i neovisnog revizorskog tijela (NN 143/2021), povodom zahtjeva Bjelovarsko-križevačke biskupije (OIB: 93797991785), za izdavanje posebnih uvjeta konstrukcijske sanacije Crkve Presvetog Trojstva u Velikom Trojstvu (k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo) oštećene u seriji potresa od 28. i 29. prosinca 2020. godine, utvrđuje kako slijedi:

- 1) Crkva Presvetog Trojstva, k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo, zaštićeno je kulturno dobro kojem je svojstvo kulturnog dobra utvrđeno rješenjem Ministarstva kulture, Uprave za zaštitu kulturne baštine (Klasa: UP/I-612-08/04-01-06/570, Ur.broj: 532-04-01-1/4-05-2 od 28. travnja 2005.) te je ista upisana u Registar kulturnih dobara RH, Listu zaštićenih kulturnih dobara pod brojem Z-2111. Stoga se na istu primjenjuje Zakon o zaštiti i očuvanju kulturnih dobara kao i drugi propisi u svezi sa kulturnom baštinom.
- 2) Crkva je sagrađena 1779. u baroknom stilu. Obnavljana je u više navrata i to 1883., 1963. i 1995. godine. Riječ je o jednobrodnoj građevina, pravokutnog tlocrta i užeg kvadratnog, polukružno zaključenog svetišta. Sakristija je smještena južno uz svetište, a zvonik je ugrađen u korpus građevine, centralno. Izdužena lađa svođena je sa dva polja čeških svodova te češkim svodom iznad kora, a prema svetištu, nalazi se sferno svođeni radijalni priključak. Svetište je svođeno češkim svodom a radijalni zaključak



polukalotom. Svi svodovi različitih su dužina stvarajući dinamički prostor koji, usprkos naglašenoj izduženosti, ostavlja skladan dojam. Sakristija je svođena bačvastim svodom sa dubokim susvodnicama. Valovito impostiran kor sa zidanom ogradom oslonjen je dva stupa koji nose križne svodove. Pandativi svodnih polja lađe i svetišta oslikani su likovima evanđelista, svetaca i biblijskim prizorima. Najraskošnije oblikovan dio crkve je glavno, zapadno pročelje. Raščlanjeno je sa naglašenim pilastrima u pet polja. Valovito oblikovan zabat, preko krilnih istaka, širi se van korpusa građevine dajući crkvi monumentalan izgled. Krilni istaci definirani su lučnim nadvojem i masivnim pilastrima koje zaključuju skulpture svetaca. Crkva je u cijelosti građena opekama starog formata, krovšte je od tesane hrastove građe klasičnog tipa, a pokrov je bakreni lim i utoreni crijep nad sakristijom. Inventar crkve potječe iz devetnaestog i dvadesetog stoljeća. Glavni oltar Presvetog Trojstva u svetištu te bočni oltari Sv. Antuna Padovanskog i Sv. Križa uz trijumfalni luk postavljeni su u crkvu 1908. godine, a oltar Srca Isusova u brodu nabavljen je 1915. godine. Osim toga crkva ima i novi oltar iz 1969. godine, propovjedaonicu, orgulje graditelja J. Otonića iz 1802. godine te krstionicu i dvije ispovjedaonice novije izrade.

- 3) Konzervatorski odjel u Bjelovaru izvršio je 20. siječnja 2021. godine popis i evidenciju štete od potresa (Popisni obrazac: 113-23), te utvrdio mjere zaštite i osiguranja građevine (Klasa: UP/I-612-08/22-09/0011, Ur.broj: 532-05-02-02/1-21-1 od 20. siječnja 2022.). Popisnim obrascem, sukladno seizmičkoj skali EMS-98, utvrđen je II. stupanj oštećenja (umjereno oštećenje). Mjere zaštite nisu do sad provedene.
- 4) Prilikom projektiranja konstrukcijske sanacije potrebno je akceptirati sljedeće smjernice :
 - a) Obnovu i ojačanje građevinske konstrukcije moguće je provesti do maksimalne razine seizmičke otpornosti koju zahtijevaju važeći tehnički propisi tako da svojstvo kulturnog dobra nije ugroženo ili narušeno. Prihvatljiva je primjena reverzibilnih tehnika i materijala te lakih konstrukcija i konstruktivnih sustava izvedenih na neinvazivan način. Dodatnu pažnju potrebno je posvetiti dizajniranju tehničkih rješenja koja neće narušiti cjelovitost i autentičnost interijera ili eksterijera građevine.
 - b) Prije početka radova potrebno je adekvatno zaštititi, a po potrebi demontirati i evakuirati sve elemente arhitektonske plastike te inventara i opreme građevine.
 - c) Stabilizaciju krovšta i drvenih konstrukcija moguće je provesti dodatnim čeličnim i drvenim elementima, a po potrebi i krutom daščanom oplatom.
 - d) Konsolidaciju zidanih konstrukcija potrebno je izvesti materijalima koji su kompatibilni sa njenom strukturom i tehničkim svojstvima. Preporuča se uporaba injekcijskih smjesa, žbuka i mortova na bazi prirodnog hidrauličkog vapna (NHL-a).
 - e) Ojačanje zidanih konstrukcija moguće je provesti primjenom FRCM sustava te adekvatnih štapnih sidara. Zbog osjetljivosti FRCM sustava na UV zračenja potrebno je provesti njegovu zaštitu adekvatnim slojem žbuke na bazi NHL-a, osim u prostorima sekundarnog karaktera koji nisu izloženi zračenju. U slučaju izraženog opterećenja zidova kapilarnom vlagom koja može ugroziti prionjivost FRCM sustava s nosivom konstrukcijom, potrebno je istu sveti na tehnički prihvatljivu razinu.
 - f) Armirano betonske elemente i konstrukcije potrebno je aplicirati na kritičan način isključivo u situacijama kada druga tehnička rješenja nisu primjenjiva. Preporuča se primjena izgubljene oplate od autentičnih materijala za sve horizontalne i vertikalne serklaže kao i primjena „skrivena konstrukcije“.
 - g) Adekvatnu krutost horizontalnih konstrukcija potrebno je ostvariti primjenom krute konstrukcije od višeslojne daščane oplate te kompozitnih ploča od lameliranog furnira (LVL) ili sprezanjem drvene i AB konstrukcije te izvedbom AB tlačnih ploča u situacijama kada lagane konstrukcije nisu primjenjive.
 - h) Sve radove potrebno je izvesti pažljivo, maksimalno čuvajući cjelovitost i autentičnost eksterijera te interijera građevine uključujući zatečeni inventar i opremu.
- 5) Bjelovarsko-križevačka biskupija dostavila je Ovom odjelu Elaborat ocjene postojećeg stanja građevinske konstrukcije kojeg je izradila tvrtka RADIONICA STATIKE d.o.o. iz Zagreba (OIB: 21520453993), T.D: 078/2022 iz listopada 2022. godine. Elaboratom je utvrđena kategorija oštećenja prema EMS-98 skali i to: I stupanj oštećenja (neznatno do blago oštećenje). Također, dostavljen je Idejni projekt obnove građevine kojeg je izradila navedena tvrtka u listopadu 2022. godine (T.D: 078/2022-IP). U pogledu konstrukcijske sanacije predviđa se sljedeće:



a) DRVENO KROVIŠTE

Sanacija krovišta provest će se zamjenom dotrajale građe i ojačavanjem spojeva postojećih elemenata metalnim spojnicama, te povezivanje veznih greda čeličnim zategama ili odgovarajućim čeličnim profilom. Također, izvest će se kontinuirani AB serklaž sidren u zidove građevine povezan s nazidnicom krovišta na svim obodnim zidovima crkve uključujući zvonik te poprečni serklaž na svim pojasnicama lukova. U pogledu sanacije drvene konstrukcije zahvat je po svojoj prirodi reverzibilan te nije invanzivan. Izvedba AB serklaža je invanzivna i nije reverzibilna ali je primjenjivo rješenje za stabilizaciju krovišta i obodnih zidova. Zahvat se u cijelosti provodi u potkrovlju građevine i ne utječe na cjelovitost njenog interijera ili eksterijera. Stoga je predloženi zahvat prihvatljivo rješenje za stabilizaciju i ojačanje krovišta i obodnog nadozida.

b) SANACIJA LUKOVA I SVODOVA ISPOD KROVIŠTA

Zahvat predviđa injektiranje pukotina te oblaganje svodova FRCM sustavom s gornje strane u cijelosti crkve a po mogućnosti i s donje strane. Zahvat je invanzivnog karaktera te nije reverzibilan. Kako su podgledi svodova svetišta i lađe djelomično oslikani, primjena FRCM sustava moguća je isključivo s gornje strane, osim na prostoru kor. FRCM sustav s donje strane moguće je postaviti na svodne kora, kako na svodovima prizemlja tako i na svodovima kata (pjevališta). Prije konstrukcijskog injektiranja te izvedbe FRCM sustava potrebno je konsolidirati te stabilizirati žbuku svodova s oslikom. Zahvat se u cijelosti provodi u potkrovlju građevine i ne utječe na cjelovitost interijera ili eksterijera građevine. Stoga je predloženi zahvat prihvatljivo rješenje za stabilizaciju svodne konstrukcije.

c) IZVEDBA PLIVAJUĆE AB PLOČE NA KORU GRAĐEVINE

Zahvat predviđa postavu AB tlačne ploče iznad svodova kora te u visini prve stropne konstrukcije zvonika. Ploče su u debljini od 8 cm sidrene u obodne zidove. Zahvat je invanzivnog karaktera te nije reverzibilan ali ne utječe na cjelovitost interijera ili eksterijera građevine. Ujedno je neophodan element za stabilizaciju zvonika. Uz adekvatan odabir završnog sloja te povrata orgulja u okviru cjelovite obnove, prihvatljivo je rješenje za konstrukcijsku sanaciju građevine.

d) DASKANJE U RAZINAMA PLATFORMI ZVONIKA

Zahvat predviđa izvedbu drvenih platformi zvonika daskanjem postojećih podesta u tri smjera te sidrenje u obodne zidove. Zahvat je umjereno invanzivnog i reverzibilan karaktera zbog sidrenih profila. Provodi se u potkrovlju građevine i ne utječe na cjelovitost njenog interijera ili eksterijera. Stoga je prihvatljivo rješenje za konstrukcijsku sanaciju zvonika i građevine.

e) SANACIJA PUKOTINA NOSIVIH ZIDOVA

Predloženim zahvatima predviđa se sanacija i ojačanje zidova injektiranjem, čeličnim zategama i sidrima te FRCM sustavom. Svi navedeni zahvati su invanzivnog karaktera te nisu reverzibilni. Kako je interijer crkve djelomično oslikan, postava FRCM sustava moguća je na fasadnoj strani obodnih zidova te djelomično na zidovima interijera. Pročelja građevine recentno su sanirana tako da je povijesna žbuka u cijelosti uklonjena. Stoga je primjena FRCM sustava moguća na svim pozicijama pročelja te na unutarnjim ploham zidovima zvonika i kora. Na unutarnjoj strani obodnih zidova lađe i svetišta moguća je postava FRCM sustava u visini žbuke koja je degradirana utjecajem kapilarne vlage. Posebnu pažnju potrebno je posvetiti završnoj obradi i debljini nove žbuke. Kako su svi predloženi zahvati u ovom slučaju podžbukni ili se provode unutar sekundarnih prostora te neće u bitnome narušiti cjelovitost interijera ili eksterijera građevine, smatramo ih prihvatljivim rješenjem za konstrukcijsku sanaciju zvonika i građevine.

f) SANACIJA STUPOVA (KORA)

Zahvat predviđa obavljanje stupova kora CFRP tkaninom u punoj visini a greda (nadvoja) u zoni čvora. Predloženi zahvati su invanzivnog karaktera te nisu reverzibilni. Posebnu pažnju potrebno je posvetiti rekonstrukcije arhitektonske plastike kora. Sve zahvate moguće je izvesti podžbukno bez narušavanja cjelovitosti interijera. Stoga zahvat smatramo prihvatljivim rješenjem za konstrukcijsku sanaciju kora i same građevine.

g) IZVEDBA ZATEGA KROZ ZIDOVE

Zahvat predviđa ojačanje nosivih zidova crkve i zvonika horizontalnim čeličnim sidrima te postavu prostornih zatega kroz pete susvodnica. Zahvat je invanzivnog karaktera i nije reverzibilan. Posebnu



pažnju potrebno je posvetiti izvedbi glave sidra koja mora biti podžbukna te eliminaciji vode prilikom bušenja zida. Prostoru zategu lučne susvodnice kora potrebno je pozicionirati tako da ne umanjuje funkcionalnost orgulja. Uz pažljivo izvođenje radova zahvat smatramo prihvatljivim rješenjem za konstrukcijsku sanaciju obodnih zidova građevine.

h) STABILIZACIJA ZVONIKA

Zahvatom predlaže dvije mogućnosti stabilizacije zvonika: izvedbom čeličnih lamela unutar tornja ili izvedbom čelične rešetkaste konstrukcije. S obzirom na invazivnost zahvat te mogućnostima realizacije potvrđujemo izvedbu varijante sa čeličnim lamelama. Zahvat je invazivnog karaktera i nije reverzibilan. Posebnu pažnju potrebno je posvetiti podžbuknoj izvedbi lamela u zoni prizemlja i kora zvonika te njihovom prodoru kroz svodnu konstrukciju. Na preostalim etažama lamele mogu ostati nadžbukne. Uz pažljivo izvedbu prodora kroz svodnu konstrukciju prizemlja tako da su lamele postavljene podžbukno, zahvat neće narušiti cjelovitost eksterijera građevine te ga smatramo prihvatljivim.

i) STUBIŠTE KORA

Zahvat predlaže dvije mogućnosti zamjene postojećeg drvenog stubišta kora: armirano-betonsku varijantu, te čeličnu varijantu. Cijeneći zatečenu situaciju, prije svega u smislu konstrukcijske sanacije te činjenice kako postojeće drveno stubište nema spomeničkih svojstava, potvrđujemo izvedbu armirano-betonskog spiralnog stubišta.

6) Troškovnikom radova, u poglavlju pripremnih radova, osim zahvata predloženih idejnim prijedlogom i potvrđenih ovim uvjetima treba uključiti sljedeće stavke:

- a) Prije početka radova potrebno je na licu mjesta provesti zaštitu glavnog oltara Presvetog Trojstva, bočnih oltara Sv. Antuna Padovanskog i Sv. Križa uz trijumfalni luk, oltara Srca Isusova u brodu, propovjedaonice i krstionice. Radove mogu provesti pravne ili fizička osobe ovlaštena od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan zaštite dostaviti ovom Odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal, skele i transport za:
- Demontažu mobilnih dijelova i skulpturalne plastike.
 - Omatanje mobilnih dijelova zaštitnom protiv prašine (zaštitna folija ili geotekstil).
 - Deponiranje mobilnih elemenata unutar gabarita oltara ili propovjedaonice.
 - Zaštitu oltara i mobilnih dijelova te propovjedaonice daščanom konstrukcijom i oplatom uključujući zaštitu od prašine (zaštitna folija i geotekstil).
- b) Prije početka radova potrebno je provesti demontažu, adekvatnu zaštitu te evakuaciju orgulja i sviraonika u privremeno spremište. Spremište treba imati adekvatne mikroklimatske i sigurnosne uvjete a osigurava ga investitor (zgrada župnog dvora). Radove mogu provesti pravne ili fizička osobe ovlaštena od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan evakuacije dostaviti ovom Odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal, skele i transport
- c) Prije početka radova potrebno je izvršiti stabilizaciju i konsolidaciju žbuke svodova lađe i svetišta. Radove mogu provesti pravne ili fizička osobe ovlaštena od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan radova dostaviti ovom Odjelu na potvrdu a po završetku radova elaborat izvršenih radova sa prikazom stanja i katalogom svirala. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal i skele za:
- Injektiranje i podljepljivanje žbuke. Potrebno je pregledati cjelokupnu površinu svodova svetišta i lađe te dijelove koji nisu u kontaktu sa nositeljem stabilizirati.
 - Opšivanje, lokalno injektiranje te zapunjavanje pukotina vapnenim mortom. Sve vidljive pukotine žbuke svodova svetišta i lađe potrebno je formirati tako da se omogući opšivanje žbuke, lokalno injektiranje te popunjavanje pukotina vapnenim mortom.
 - Zaštitu zidnog oslika podljepljivanjem i japan papirom i druge potrebne radove kako bi se oslik sačuvao za postupak restauraciju i prezentacije.
- d) Provedbu restauratorskih istraživanja i dokumentiranja u slučaju nalaza povijesnih struktura nakon skidanja žbuke interijera ili eksterijera. Stavka predviđa rad restauratora na sondiranju i čišćenju nalaza, izradu orto-fotografije nalaza u kontekstu snimke postojećeg stanja te izradu izvješća o



nalazima. Radove mogu provesti pravne ili fizička osobe ovlaštena od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova.

- e) Izrada šablona linijskih profilacija eksterijera te interijera građevine. Šablone se izrađuju od metala ili vodootporne šperploče (ili slično) uz prethodno čišćenje i retuširanje profila. Predviđa se izrada šablone za završni vijenac građevine i kapitule pilastara na pozicijama prema odabiru nadležnog konzervatora. Stavka uključuje sav potreban materijal, pripremu, rad i skele.
- 7) Slijedom navedenog, Idejni projekt obnove građevine kojeg je izradila RADIONICA STATIKE d.o.o. iz Zagreba (T.D: 078/2022-IP), predstavlja prihvatljivu podlogu za izradu dokumentacije za konstrukcijsku sanaciju građevine.
- 8) Projekt sanacije konstrukcije podliježe kontroli koju provodi ovlašteni revident ovisno o tipu i vrsti konstrukcije.
- 9) Primjerak projektne dokumentacije za izvođenje konstrukcijske obnove te projektne dokumentacije za izvođenje cjelovite obnove predmetne građevine potrebno je u digitalnom obliku dostaviti ovom Odjelu na suglasnost. Dokumentacija treba biti izrađena od pravne ili fizičke osobe koja posjeduje adekvatno odobrenje Ministarstva kulture i medija za obavljanje poslova na zaštiti i očuvanju kulturnih dobara, ili je sudionik u izradi iste.

S poštovanjem,



PO OVLAŠTENJU MINISTRICE,
PROČELNIK:

Milan Pezelj, dipl.ing.arh.

DOSTAVITI :

- 1.) Ovoj upravi, ovdje,
- 2.) Pismohrani.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

18

Datum:

studenj 2022.

NARUČITELJ :

BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA:

**PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA**

LOKACIJA:

k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo


RAZINA PROJEKTA :

PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE

BROJ PROJEKTA :

091/2022

B/ OPĆI TEHNIČKI UVJETI IZVOĐENJA RADOVA I PROGRAM KONTROLE KVALITETE

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 19 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

1. OPĆI PODACI I DEFINICIJE

1.1. PRIMJENA OPĆIH TEHNIČKIH UVJETA

Ovi tehnički uvjeti i program kontrole kvaliteta (u daljnjem tekstu Tehnički uvjeti) sadrže tehničke uvjete izvođenja radova, tehnologiju izvođenja i način ocjenjivanja kvalitete. Tehnički uvjeti vrijede za radove na konstrukciji i za radove koji se naknadno odrede na gradilištu, a koji su neophodni za potpuno dovršenje predmetne građevine.

Primjena ovih Tehničkih uvjeta je obavezna. Ovi tehnički uvjeti izrađeni su sukladno Zakonu o gradnji (NN. br. 153/13, 20/17, 39/19, 125/19). Svi sudionici u građenju (investitor, izvođač i dr.) dužni su se pridržavati odredbi navedenog zakona i drugih zakona, pravilnika i tehničkih propisa na koje upućuje navedeni zakon.

1.1.1. Investitor je dužan:

- Projektiranje, građenje i nadzor povjeriti osobama ovlaštenim za obavljanje tih djelatnosti.
- Riješiti osiguranje zemljišta te sve imovinsko-pravne odnose.
- Prije gradnje ishoditi građevinsku dozvolu.
- Osigurati stručni nadzor nad građenjem.
- Osigurati potrebni tehnološki i projektantski nadzor pri izvedbi nosive konstrukcije.
- Osigurati provedbu kontrolnih ispitivanja ugrađenih materijala pri izvedbi nosive konstrukcije.
- Po završetku gradnje poduzeti potrebne radnje za obavljanje tehničkog pregleda i ishođenje uporabne dozvole.
- Pridržavati se ostalih obveza po navedenom zakonu.


1.1.2. Izvođač je dužan:

- Radove izvoditi prema ugovoru u skladu s građevinskom dozvolom i drugim dokumentima.
- Radove izvoditi prema Projektima za koje je izdana građevinska dozvola, a u skladu s tehničkim propisima i pravilima struke.
- Organizirati kontrolu svih radova u izvedbi.
- Radove izvoditi na način da zadovolje svojstva u smislu: pouzdanosti, mehaničke otpornosti i stabilnosti, sigurnosti za slučaj požara, zaštite zdravlja ljudi, zaštite korisnika od povreda, zaštite od buke i vibracija, toplinske zaštite i uštede energije, zaštite od korozije, te ostala funkcionalna i zaštitna svojstva.
- Ugrađivati materijale, opremu i proizvode predviđene projektom, provjerene u praksi, a čija je kvaliteta dokazana certifikatima i tehničkim dopuštenjima sukladno važećim propisima i normama.
- Osigurati dokaze o kvaliteti radova i ugrađenih proizvoda i opreme, statistički obrađenim rezultatima obavljenih ispitivanja i na drugi način, te certifikatima izdanim prema važećim tehničkim propisima i svim uvjetima danim u ovom poglavlju.
- Izvođač je dužan odrediti voditelja građenja na projektiranom objektu, a prema potrebi i za pojedine vrste radova.
- Izraditi program popravaka eventualnih oštećenja pojedinih elemenata konstrukcije i predložiti ga nadzornom inženjeru i projektantu konstrukcije na odobrenje.
- Izvođač osigurava ili izrađuje svu navedenu dokumentaciju u potpoglavlju "Dokumentacija koju osigurava Izvođač radova".

1.1.3. Dokumentacija koju osigurava Izvođač radova

Da bi se osigurao ispravan tok i kvaliteta građenja, Izvođač mora na gradilištu posjedovati odgovarajuću dokumentaciju za građenje i pridržavati se nje kako slijedi:

- Lokacijsku dozvolu (ako je potrebna) i građevinsku dozvolu.
- Projektanu dokumentaciju potrebnu za izvođenje (glavni i izvedbeni projekt ovjeren od projektanata).
- Projekt pripremnih radova i organizacije gradilišta.
- Projekt tehnologije i izvođenja pojedinih radova.
- Projekt zaštite gradilišta, radova u izgradnji, sigurnosti ljudi i zaštite na radu.
- Zapisnik o iskolčenju objekta i način osiguranja stalnih točaka iskolčenja.
- Uredno vođen građevinski dnevnik i građevinsku knjigu s obračunskim nacrtima.
- Dokumentaciju kojom se dokazuje tražena kvaliteta radova, konstrukcija i ugrađenog materijala i opreme. (potvrde o sukladnosti, uvjerenja, certifikati, jamstveni listovi i sl.) a naročito:
 - Program ispitivanja kvalitete ugrađenog betona i Izvještaje o ispitivanju betona od strane ovlaštene institucije,
 - Potvrde o sukladnosti čeličnih elemenata konstrukcije te dokaze kvalitete spojeva,
 - Izvještaje o prethodnim ispitivanjima za materijale koji se ugrađuju, ako se proizvode na gradilištu,
 - Izvještaje o svim ostalim ispitivanjima koja su provedena po nalogu za ispitivanju nadzornog inženjera ili bez njegovog naloga, a koja su potrebna radi dokazivanja kvalitete izvedenih radova i ugrađenih materijala.

| | | |
|---|--|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 20 Datum: studeni 2022. |
|---|--|---|

1.1.4. Kontrolna ispitivanja

O izvršenim kontrolnim ispitivanjima materijala koji se ugrađuje u građevinu mora se cijelo vrijeme građenja voditi evidencija te sačiniti izvješće o pogodnosti ugrađenih materijala sukladno projektu, ovom programu ili citiranim pravilnicima, normama i standardima.

Izvješće o pogodnosti ugrađenih materijala mora sadržavati slijedeće dijelove:

- Naziv materijala, laboratorijsku oznaku uzorka, količinu uzoraka, namjenu materijala, mjesto i vrijeme (datum) uzimanja uzorka te izvršenih ispitivanja, podatke o proizvođaču i investitoru, podatke o građevini za koju se uzimaju uzorci odnosno vrši ispitivanje.
- Prikaz svih rezultata, laboratorijskih, terenskih ispitivanja za koja se izdaje uvjerenje odnosno ocjena kvalitete.
- Ocjenu kvalitete i mišljenje o pogodnosti (uporabljivosti) materijala za primjenu na navedenoj građevini te rok do kojega vrijedi izvješće.

Uzimanje uzoraka i rezultati laboratorijskih ispitivanja moraju se upisivati u laboratorijsku i gradilišnu dokumentaciju (građevinski dnevnik).

Uz dokumentaciju koja prati isporuku proizvoda ili poluproizvoda proizvođač je dužan priložiti rezultate tekućih ispitivanja koja se odnose na isporučene količine.

Potrebno je provesti pregled i ispitivanje nosivih čeličnih konstrukcija glede geometrije, deformabilnosti nosive konstrukcije i vibracija sukladno važećem tehničkom propisu. Program ispitivanja potrebno je prethodno usuglasiti s nadzornim inženjerom i projektantom konstrukcije.

Sva izvješća, potvrde sukladnosti, certifikati i drugi dokazi kvalitete moraju se odmah po dobivanju dostaviti i nadzornom inženjeru.

1.2. NORME I PROPISI

Građenje objekta obavlja se na temelju slijedeće građevinske regulative i zakona, kao i drugih propisa:

- Zakon o gradnji (NN.br. 153/13, 20/17, 39/19, 125/19)
- Zakon o građevnim proizvodima (NN.br. 76/13, 30/14, 130/17, 32/19, 118/20)
- Tehnički propis o građevnim proizvodima (NN.br. 35/18, 104/19)
- Tehnički propis za građevinske konstrukcije (NN.br. 17/17, 75/20)
- Pravilnik o ocjenjivanju sukladnosti, ispravama o sukladnosti i označavanju građevinskih proizvoda (NN.br. 103/08, 147/09, 87/10, 129/11)
- Pravilnik o tehničkim dopuštenjima za građevne proizvode (NN.br. 103/08)
- Pravilnik o nadzoru građevnih proizvoda (NN.br. 113/08)

Nabavku opreme i materijala izvoditelj mora usuglasiti sa ovim propisima i važećim normama.

2. TEHNIČKI UVJETI ZA BETONSKU KONSTRUKCIJU

2.1. OPĆENITO

Proizvodnja, ugradnja i kontrola kvalitete obavljati će se u skladu s Tehničkim popisom za građevinske konstrukcije (NN 17/17, 75/20), HRN 1128:2007 "Beton - Smjernice za primjenu norme HRN EN 206-1", HRN EN 206-1:2006 "Beton -1. dio: Specifikacije, svojstva, proizvodnja i sukladnost" i HRN EN 13670:2010 "Izvedba betonskih konstrukcija", ovim tehničkim uvjetima, te odgovarajućim HRN normama.

U slučaju nesukladnosti građevnog proizvoda s tehničkim specifikacijama za taj proizvod i/ili projektom betonske konstrukcije, proizvođač građevnog proizvoda odnosno izvođač betonske konstrukcije mora odmah prekinuti proizvodnju odnosno izradu tog proizvoda i poduzeti mjere radi utvrđivanja i otklanjanja grešaka koje su nesukladnost uzrokovale.

Prije početka radova Izvođač mora dostaviti Nadzornom inženjeru na odobrenje rezultate početnih ispitivanja betona i Projekt tehnologije i izvođenja pojedinih radova koji će sadržavati sastave betona, pripremu (proizvodnju) betona, transport, ugradnju, njegu i kontrolu kvalitete betona.

Izvođač je dužan u dogovoru s Nadzornim Inženjerom za svaki betonski pogon postaviti stručnu i odgovornu osobu. Ta osoba je odgovorna za kvalitetu proizvedenog i ugrađenog betona.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 21 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

U slučaju proizvodnje betona na gradilištu Izvođač betonskih radova mora izraditi **Priručnik osiguranja kvalitete i kontrole proizvodnje**, a odnosi se na osoblje koje upravlja, izvodi i verificira radove, opremu, postupke proizvodnje, sastojke i betona. Priručnikom trebaju biti definirane odgovornosti, nadležna tijela i odnosi osoblja koje upravlja, izvodi i verificira radove. Posebno se mora istaknuti organizacijska sloboda i autoritet osoblja za minimiziranje rizika od nesukladnog betona i za identificiranje i izvještavanje o svakom problemu kvalitete betona. Izvještaje o kontroli proizvodnje treba čuvati najmanje 3 godine, ako zakonske obveze ne traže duže razdoblje.

Izvođač je dužan dokumentirati kvalitetu radova, elemenata i objekta statistički obrađenim rezultatima izvršenih ispitivanja i na drugi način, te certifikatima izdanim prema tehničkim propisima i tehničkim uvjetima ovog projekta. Geodetske kontrole i izmjere potrebne za izvođenje betonskih radova moraju biti izvedene točno i u svemu suglasno s izvedbenim nacrtima.

Oborinsku i procjednu vodu na temeljnim ploham betoniranja Izvođač je dužan ukloniti na način kako je to propisano tehničkim uvjetima za iskop upotrebom crpki dovoljnog kapaciteta, odnosno kako to odredi nadzorni inženjer.

Prema zahtjevima iz ovog Programa kontrole i osiguranja kvalitete beton se proizvodi kao Projektirani beton (beton sa specificiranim tehničkim svojstvima).

Za sastav projektiranog betona odgovoran je proizvođač betona.

Izvođač mora prema normi HRN EN 13670 prije početka ugradnje provjeriti je li beton u skladu sa zahtjevima iz projekta betonske konstrukcije, te je li tijekom transporta betona došlo do promjene njegovih svojstava koja bi bila od utjecaja na tehnička svojstva betonske konstrukcije.

Kontrolni postupak utvrđivanja svojstava svježeg betona provodi se na uzorcima koji se uzimaju neposredno prije ugradnje betona u betonsku konstrukciju u skladu sa zahtjevima norme HRN EN 13670 i projekta betonske konstrukcije, a najmanje pregledom svake otpremnice i vizualnom kontrolom konzistencije kod svake dopreme (vozila) te kod opravdane sumnje ispitivanjem konzistencije istim postupkom kojim je ispitana u proizvodnji.

Kontrolni postupak utvrđivanja tlačne čvrstoće očvrstnalog betona provodi se na uzorcima koji se uzimaju neposredno prije ugradnje betona u betonsku konstrukciju u skladu sa zahtjevima projekta betonske konstrukcije, ali ne manje od jednog uzorka za istovrsne elemente betonske konstrukcije koji se bez prekida ugrađivanja betona izvedu unutar 24 sata od betona istih iskazanih svojstava i istog proizvođača.

Podaci o istovrsnim elementima betonske konstrukcije izvedenim od betona istih iskazanih svojstava i istog proizvođača evidentiraju se uz navođenje podataka iz otpremnice tog betona, a podaci o uzimanju uzoraka betona evidentiraju se uz obvezno navođenje oznake pojedinačnog elementa betonske konstrukcije i mjesta u elementu betonske konstrukcije na kojem se beton ugrađivao u trenutku uzimanja uzoraka.

Kontrolni postupak utvrđivanja tlačne čvrstoće očvrstnalog betona ocjenjivanjem rezultata ispitivanja uzoraka i dokazivanje karakteristične tlačne čvrstoće betona provodi se odgovarajućom primjenom kriterija iz Dodataka B norme HRN EN 206-1 »Ispitivanje identičnosti tlačne čvrstoće«.

Za slučaj nepotvrđivanja zahtijevanog razreda tlačne čvrstoće betona treba na dijelu konstrukcije u koji je ugrađen beton nedokazanog razreda tlačne čvrstoće provesti naknadno ispitivanje tlačne čvrstoće betona u konstrukciji prema HRN EN 12504-1, HRN EN 12504-2 i HRN EN 12504-4 te ocjenu sukladnosti prema HRN EN 13791.


2.2. KONTROLA KVALITETE

2.2.1. Kontrola kvalitete

Tehnička svojstva, ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava i dokazivanje uporabljivosti građevnih proizvoda koji se ugrađuju u građevinu te uvjete za njihovo stavljanje na tržište, distribuciju i uporabu u mjeri potrebnoj za ispunjavanje bitnih zahtjeva za građevinu propisano je Zakonom o građevnim proizvodima (NN.br. 76/13, 30/14, 130/17, 39/19) i pripadajućim pravilnicima.

Tehnička svojstva građevnog proizvoda moraju biti takva da uz propisanu ugradnju sukladno namjeni građevine, uz propisano, odnosno projektom određeno održavanje podnose sve utjecaje uobičajene uporabe i utjecaja okoline, tako da građevina u koju je ugrađen tijekom projektiranog roka uporabe ispunjava bitne zahtjeve za građevinu. Proizvođač, uvoznik, ovlašteni zastupnik i distributer dužni su poduzimanjem odgovarajućih mjera osigurati da tehnička svojstva građevnog proizvoda tijekom njegove distribucije ostanu nepromijenjena. Izvođač i druga osoba koja je preuzela građevni proizvod radi građenja dužni su poduzimanjem odgovarajućih mjera osigurati da tehnička svojstva građevnog proizvoda od njegova preuzimanja do ugradnje ostanu nepromijenjena.

Građevni proizvod je uporabljiv ako su njegova tehnička svojstva sukladna tehničkoj specifikaciji. Uporabljivost građevnog proizvoda dokazuje se, ovisno o njegovoj vrsti i tehničkoj specifikaciji, izjavom o svojstvima koja se

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 22 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

izdaje nakon provedbe, odnosno osiguranja provedbe postupka ocjenjivanja i provjere stalnosti tehničkih svojstava građevnog proizvoda s tehničkom specifikacijom te oznakom koja potvrđuje sukladnost građevnog proizvoda s objavljenim svojstvima u odnosu na bitne značajke obuhvaćene tom specifikacijom. Isprave o stalnosti svojstava građevnog proizvoda su certifikat o stalnosti svojstava proizvoda i izjava o svojstvima.

Certifikat o stalnosti svojstava izdaje ovlaštena pravna osoba na zahtjev proizvođača, ovlaštenog zastupnika, odnosno uvoznika građevnog proizvoda, koji snosi troškove njezina izdavanja. Izjavu o svojstvima izdaje proizvođač, ovlašteni zastupnik, odnosno uvoznik građevnog proizvoda.

Proizvođač, ovlašteni zastupnik, odnosno uvoznik građevnog proizvoda mora prije stavljanja na tržište, odnosno uporabe građevnog proizvoda izraditi tehničke upute i proizvod označiti oznakom koja potvrđuje sukladnost građevnog proizvoda s objavljenim svojstvima u odnosu na bitne značajke obuhvaćene tom specifikacijom.

Građevni proizvod se ne smije stavljati na tržište niti distribuirati bez tehničke upute i oznake koja potvrđuje sukladnost građevnog proizvoda s objavljenim svojstvima u odnosu na bitne značajke obuhvaćene tom specifikacijom. Tehničke upute moraju slijediti svaki građevni proizvod koji se isporučuje. Kada se dva ili više istih građevnih proizvoda isporučuju odjednom, tehničke upute moraju slijediti svako pojedinačno pakiranje. Kod isporuke građevnog proizvoda u rasutom stanju tehničke upute moraju slijediti svaku pojedinačnu isporuku.

Za građevni proizvod za koji nije donesen tehnički propis uporabljivost se dokazuje prema priznatim tehničkim pravilima.

Propisane mjere kontrole kvalitete i nadzora osiguravaju da zahtijevana kvalitete bude i dosegnuta tijekom izvođenja.

Gotovi građevni proizvodi koji se ugrađuju moraju imati popratne izjave o svojstvima.

Kontrola kvalitete podrazumijeva laboratorijska ispitivanja materijala, kao i ispitivanje izvedenih radova. Ispitivanje treba provoditi prema postupcima ispitivanja propisanim tehničkim specifikacijama.

Provjera stalnosti svojstava je dio vanjske provjere, a provodi se da bi se utvrdilo da li su određena proizvodnja ili rad izvedeni prema ugovornim odredbama.

Sustav certificiranja o stalnosti svojstava građevnih proizvoda propisan je Pravilnikom o ocjenjivanju sukladnosti, ispravama o sukladnosti i označavanju građevnih proizvoda (NN 103/08, NN 147/09, NN 87/10, NN 129/11).

2.2.2. Nadzor nad izvođenjem

Nadzor nad izvođenjem radova obavlja Nadzorni inženjer. Zahtijevana razina kontrole izvođenja odgovara EC 2.

2.3. MATERIJALI

Na osnovu rezultata početnih ispitivanja sastojaka i svojstava betona odabrati će se isporučioči sastojaka. Odabrani cement, agregat i voda moraju zadovoljavati uvjete propisane u normi HRN EN 206-1 i tamo navedenim normama.

Za proizvodnju betona mogu se upotrebljavati samo sastojci betona koji imaju propisanu deklaraciju i certifikat o sukladnosti s odgovarajućim specifikacijama.

Vrste i učestalost nadzora/kontrole ispitivanja opreme i sastojaka betona provode se prema HRN EN 206-1.

2.3.1. Cement

Za proizvodnju betona mogu se upotrebljavati samo cementi čija su osnovna svojstva uvjetovana propisima odgovarajućih standarda, prethodno dokazana. Prethodna ispitivanja i dokaze podobnosti cementa za betonske radove obavlja institucija ovlaštena za poslove provođenja dokaza sukladnosti kvalitete cementa. Prethodni dokaz kvalitete mora se pribaviti za svaku vrstu i razred cementa pri čemu se pod vrstom cementa podrazumijeva cement određene oznake i određenog proizvođača.

Na prijedlog Izvođača, odluku o vrsti cementa donosi Projektant ili Nadzorni inženjer na temelju prethodnih ispitivanja i certifikata ovlaštene ustanove. Ovim projektom zahtijeva se da cementi trebaju biti razreda tlačne čvrstoće 42,5N prema normi HRN EN 197-1.

2.3.2. Voda

Ako se koristi voda iz javnog vodovoda može se upotrebljavati bez potrebe dokazivanja uporabljivosti. Ako se za pripremanje betona koristi voda koja nije pitka Izvođač mora prethodno dokazati uporabljivost te vode u skladu s normom HRN EN 1008:2002, najmanje jednom svaka tri mjeseca (postojanje soli, sadržaj organskih tvari).

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 23 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

Voda ne smije sadržavati nikakve sastojke koji bi mogli ugroziti kvalitetu ili izgled betona ili morta. Isto vrijedi za vodu za njegovanje svježeg betona. Kontrola vode za pripremu betona provodi se u centralnoj betonari (tvornici betona), u betonari pogona za proizvodnju predgotovljenih betonskih proizvoda i u betonari na gradilištu prije prve upotrebe.

2.3.3. Agregat

Tehnička svojstva agregata, ovisno o porijeklu, opće i posebne zahtjeve bitne za krajnju namjenu u betonu, moraju biti specificirana prema normi HRN EN 12620, normama na koje ta norma upućuje kao i odredbama TPGK.

Razred kvalitete i sva svojstva agregata određena su prema normi HRN EN 206-1 "Beton -1 dio Specifikacije, svojstva, proizvodnja i sukladnost" i drugim važećim HRN normama. Potvrđivanje sukladnosti agregata provodi se prema odredbama dodatka za norme HRN EN 12620 i odredbama posebnog propisa (Pravilnik o ocjenjivanju sukladnosti, ispravama sukladnosti i označavanju građevinskih proizvoda).

Kontrola agregata prije proizvodnje betona provodi se u centralnoj betonari (tvornici betona), u betonari pogona za predgotovljene betonske proizvode i u betonari na gradilištu prema normi HRN EN 206-1.

2.3.4. Dodaci betonu (kemijski i mineralni)

Kontrola kemijskog i mineralnog dodatka betonu provodi se u centralnoj betonari (tvornici betona), u betonari pogona za proizvodnju predgotovljenih betonskih proizvoda i u betonari na gradilištu prema normi HRN EN 206-1 (tablica na slijedećoj stranici). Preporučuje se uzimanje uzoraka i odlaganje za svaku isporuku.

Kemijski dodaci betonu

Opća prikladnost kemijskih dodataka utvrđuje se ispitivanjem prema HRN EN 934-2. Za konkretnu primjenu kemijskog dodatka izvođač mora pribaviti certifikat prije početka prethodnih ispitivanja.

Prethodna ispitivanja: Prikladnost kemijskih dodataka za konkretnu primjenu mora se utvrditi tijekom prethodnih ispitivanja betona.

Kontrolna ispitivanja: Izvođač je dužan predložiti certifikat za svaku pošiljku svih dodataka Nadzornom inženjeru, koji odobrava upotrebu dodatka za svaku vrstu i svaki cement posebno. Za svaku pošiljku kemijskog dodatka izvođač mora prije uporabe, u laboratoriju gradilišta provjeriti njegovu kompatibilnost s betonom.

Mineralni dodaci betonu

Za konkretnu primjenu mineralnih dodataka izvođač mora pribaviti certifikat prije početka prethodnih ispitivanja.

Prethodna ispitivanja: Prikladnost mineralnih dodataka za konkretnu primjenu mora se utvrditi tijekom prethodnih ispitivanja betona.

Kontrolna ispitivanja: Izvođač je dužan predložiti certifikat za svaku pošiljku svih mineralnih dodataka Nadzornom inženjeru, koji odobrava upotrebu dodatka za svaku vrstu i svaki cement posebno.

| Materijal | Nadzor/ispitivanje | Svrha | Minimalna učestalost |
|--|---|--|--|
| Kemijski dodaci | Kontrola otpremnice i razine u posudi* prije pražnjenja | Provjera je li isporuka prema narudžbi i je li ispravno označena | Svaka isporuka |
| | Ispitivanje radi identifikacije prema HRN EN 934-2 | Radi usporedbe s podacima proizvođača | U slučaju sumnje |
| Mineralni dodaci | Kontrola otpremnice * prije isporuke | Provjera je li isporuka prema narudžbi i iz pravog izvora | Svaka isporuka |
| | Ispitivanje gubitaka žarenjem letećeg pepela | Određivanje promjene sadržaja ugljika koje mogu utjecati na aerirani beton | Svaka isporuka namijenjena aeriranom betonu kada tu informaciju nije dao dobavljač |
| Mineralni dodaci u suspenziji | Kontrola otpremnice * prije isporuke | Provjera je li isporuka prema narudžbi i iz pravog izvora | Svaka isporuka |
| | Ispitivanje gustoće | Provjera ujednačenosti | Svaka isporuka i periodično tijekom proizvodnje betona |
| *Otpremnici treba biti priložena izjava o sukladnosti ili certifikat o sukladnosti prema odgovarajućoj normi ili propisanim uvjetima | | | |

2.3.5. Čelik za armiranje

Vrsta čelika za armiranje koja se upotrebljava mora biti sukladna Tehničkim propisima za građevinske konstrukcije (NN. br. 17/17, 75/20).

Čelik za armiranje mora imati isprave o sukladnosti u skladu s Pravilnikom o ocjenjivanju sukladnosti, ispravama o sukladnosti i označavanju građevnih proizvoda (NN.br. 103/08, 147/09, 87/10, 129/11).

Za armirano betonske konstrukcije predviđen je slijedeći čelik za armiranje:

| Konstrukcijski elementi | Čelik za armiranje |
|--------------------------|--|
| Temelji, grede i stupovi | – rebraste šipke B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500$ MPa - karakteristična granica razvlačenja) |
| Stropne ploče | – rebraste šipke B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500$ MPa - karakteristična granica razvlačenja) – zavarene mreže B 500 razreda duktilnosti A ($f_{yk} = 500$ MPa - karakteristična granica razvlačenja) |
| Zidovi | – rebraste šipke B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500$ MPa - karakteristična granica razvlačenja) – zavarene mreže B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500$ MPa - karakteristična granica razvlačenja) |

Svojstva čelika potrebno je dokazati sukladno normi HRN EN 10020, nizovima normi HRN EN 1130 i normi HRN EN 10080. Nastavljanje armature zavarivanjem izvoditi sukladno normama HRN EN ISO 17660-1 i HRN EN ISO 17660-2.

2.4. RAZREDBA BETONA – SPECIFIKACIJE BETONA

Beton i armirani beton potrebno je proizvoditi, ugrađivati i kontrolirati u skladu s HRN 1128:2007 "Beton - Smjernice za primjenu norme HRN EN 206-1", HRN EN 206-1 "Beton -1. dio: Specifikacije, svojstva, proizvodnja i sukladnost" i HRN EN 13670:2010 "Izvođenje betonskih konstrukcija", te u njima propisanim normama.

Osnovni zahtjevi po dijelovima konstrukcije su:

a) Nearmirani elementi konstrukcije - podložni beton i elementi koji nemaju armaturu

| Oznaka razreda | B2 |
|---------------------------|--------|
| OSNOVNI ZAHTJEVI | |
| razred tlačne čvrstoće | C12/15 |
| razred izloženosti | X0 |
| najveće zrno agregata, mm | 16 |
| razred konzistencije | S3 |


a) Nosiva konstrukcija građevine, Svi betoni

| Oznaka razreda | B1 |
|---|-----------|
| OSNOVNI ZAHTJEVI | |
| razred tlačne čvrstoće | C25/30 |
| razred izloženosti | XC1 |
| najveće zrno agregata, mm | 16 ili 32 |
| razred sadržaja klorida | Cl 0,2 |
| v/c omjer, max | 0,65 |
| razred konzistencije | S4 |
| min. količina cementa (kg) | 260 |
| cementi koji se ne smiju koristiti za izradu betona | - |

Sastav betona određuje se na osnovu početnih ispitivanja, koja se provode u laboratoriju proizvođača betona, a zatim s odabranim sastavima na betonari.

Ukoliko se beton proizvodi na gradilištu, Izvođač radova mora sastaviti Program početnih ispitivanja betona i sastojaka i predati ga nadzornom inženjeru na odobrenje 14 dana prije početka ispitivanja. Početnim ispitivanjima moraju se dokazati sva svojstva predviđena prethodnim tablicama.

Prodor vode kroz beton (vodonepropusnost) ispitati prema HRN EN 12390-8.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 25 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

Primijeniti sastav betona kako bi se hidratacijska toplina velikih armiranobetonskih elemenata (temeljna ploča ispod tribina) svela na minimalnu moguću razinu. Također tehnologiju izvedbe prilagoditi kako se u betonu ne bi razvila veća temperatura od 65 °C.

2.5. SASTAV BETONSKIH MJEŠAVINA

Proizvodnja betona smije početi na temelju recepture bazirane na temelju početnih ispitivanja materijala i betona kako je navedeno u ovom poglavlju (Tehnički uvjeti izvođenja radova i program kontrole kvalitete), s time da receptura bude odobrena od Nadzornog inženjera.

2.6. ISPORUKA SVJEŽEG BETONA

2.6.1. Informacije korisnika betona proizvođaču

Korisnik će usuglasiti s proizvođačem:

- datum isporuke,
 - vrijeme i
 - količinu,
- i informirati proizvođača o:
- posebnom transportu na gradilište,
 - posebnim postupcima ugradnje,
 - ograničenjima vozila isporuke, npr. tipa (agitirajuća ili neagitirajuća oprema), veličine, visine ili bruto težine.

2.6.2. Informacije proizvođača betona korisniku

Kada naručuje beton, korisnik će zahtijevati informacije o sastavu mješavine betona radi primjene pravilne ugradnje i zaštite svježeg betona i utvrđivanja razvoja čvrstoće betona. Te informacije mora na zahtjev korisnika dati proizvođač prije isporuke betona, već prema tome kako odgovara korisniku.

Kad je posrijedi tvornički proizvedeni beton, informacije, kad se zatraže, mogu također biti dane i referencama proizvođačeva kataloga sastava mješavina betona, u kojima su iskazane pojedinosti o klasama čvrstoće, klasama konzistencije, težina mješavine i drugi mjerodavni podaci. Proizvođač treba informirati korisnika o zdravstvenom riziku koji se može pojaviti tijekom rukovanja betonom.

2.6.3. Otpremnica za gotov (tvornički proizveden) beton

Pri isporuci betona proizvođač mora dostaviti korisniku otpremnicu za svaku transportnim sredstvom isporučenu količinu betona, na kojoj su otisnute, utisnute ili upisane najmanje sljedeće informacije:

- ime tvornice betona,
- serijski broj otpremnice,
- datum i vrijeme utovara, tj. vrijeme prvog kontakta cementa i vode,
- broj vozila,
- ime kupca,
- ime i lokacija gradilišta,
- detalji ili reference uvjeta, npr. kodni broj, redni broj,
- količina betona u m³,
- deklaracija sukladnosti s referentnim uvjetima kvalitete i EN 206-1,
- ime ili znak certifikacijskog tijela ako je relevantno,
- vrijeme kad beton stiže na gradilište,
- vrijeme početka istovara,
- vrijeme završetka istovara.


2.6.4. Konzistencija pri isporuci

Općenito je svako dodavanje vode ili kemijskih dodataka pri isporuci zabranjeno. U posebnim slučajevima voda ili kemijski dodaci mogu biti dodani kad je to pod odgovornošću proizvođača i primjenjuje se za dobivanje uvjetovane vrijednosti konzistencije, osiguravajući da uvjetovane granične vrijednosti nisu prekoračene i da je dodatak kemijskog dodatka uključen u projekt betona. Količina svakog dodatka vode ili kemijskog dodatka dodana u vozilo (mikser) mora biti upisana u otpremni dokument u svim slučajevima.

2.6.5. Kontrola sukladnosti i kriteriji sukladnosti

Kontrola sukladnosti sastoji se od aktivnosti i odluka koje treba poduzeti u skladu s pravilima sukladnosti prilagođenim unaprijed radi provjere sukladnosti betona s propisanim uvjetima. Kontrola sukladnosti je integralni dio kontrole proizvodnje.

Svojstva betona kojima se kontrolira sukladnost jesu ona koja se mjere odgovarajućim ispitivanjima prema normiranim postupcima. Stvarne vrijednosti svojstava betona u konstrukcijama mogu se razlikovati od tih utvrđenih ispitivanjima, npr. ovisno o dimenzijama konstrukcije, ugradnji, zbijanju, njegovanju i klimatskim

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 26 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

uvjetima. Plan uzorkovanja i ispitivanja te kriteriji sukladnosti trebaju zadovoljavati postupke navedene u ovom poglavlju. Mjesto uzimanja uzoraka za ispitivanje sukladnosti treba odabrati tako da se mjerodavna svojstva betona i sastav betona značajnije ne mijenjaju od mjesta uzorkovanja do mjesta isporuke.

Kada su ispitivanja kontrole proizvodnje ista kao i ispitivanja uvjetovana za kontrolu sukladnosti, treba ih uzeti u obzir pri vrednovanju sukladnosti. Proizvođač može koristiti i druge rezultate ispitivanja isporučenog betona u prihvaćanju sukladnosti.

Sukladnost ili nesukladnost prosuđuje se prema kriterijima sukladnosti. Nesukladnost može voditi daljnjim akcijama na mjestu proizvodnje i na gradilištu.

2.6.6. Kontrola proizvodnje

Proizvođač je odgovoran za bespriekorno upravljanje proizvodnjom betona. Sav beton mora biti predmet kontrole proizvodnje. Kontrola proizvodnje obuhvaća sve mjere nužne za održavanje svojstava betona u sukladnosti s uvjetovanim svojstvima. To uključuje:

- izbor materijala,
- projektiranje betona,
- proizvodnju betona,
- preglede i ispitivanja,
- uporabu rezultata ispitivanja sastavnih materijala, svježeg i očvrsllog betona i opreme,
- kontrolu sukladnosti.

Kontrola proizvodnje mora se odvijati prema načelima serije normi HRN EN ISO 9000. Sustav kontrole proizvodnje treba sadržavati odgovarajuće dokumentirani postupak i upute. Taj postupak i upute treba po potrebi utvrditi uzimajući u obzir potrebe kontrole iskazane u tablicama 22, 23 i 24 EN 206. Namjeravanu učestalost ispitivanja i nadzora treba dokumentirati. Rezultate ispitivanja i kontrola treba evidentirati izvještajima.

Svi mjerodavni podaci o kontroli proizvodnje trebaju biti zapisani (sadržani u izvještajima). Izvještaje o kontroli proizvodnje treba čuvati najmanje 3 godina, ako zakonske obveze ne traže duže razdoblje.

2.6.7. Vrednovanje i potvrđivanje sukladnosti

Proizvođač je odgovoran za ocjenu sukladnosti betona s uvjetovanim svojstvima te mora provoditi i sljedeće:

- a) početno ispitivanje kad je traženo
- b) kontrolu proizvodnje
- c) kontrolu sukladnosti

Proizvođačevu kontrolu proizvodnje treba za sve betone klase iznad C16/20 vrednovati i pregledavati ovlašteno nadzorno tijelo i zatim ovjeriti ovlašteno certifikacijsko tijelo.

Proizvođač je odgovoran za održavanje sustava kontrole proizvodnje.

2.7. SKELE I OPLATE

2.7.1. Osnovni zahtjevi

Skele i oplate, uključujući njihove potpore i temelje, treba projektirati i konstruirati tako da su:

- otporne na svako djelovanje kojem su izložene tijekom izvedbe,
- dovoljno čvrste da osiguraju zadovoljenje tolerancija uvjetovanih za konstrukciju i spriječe oštećivanje konstrukcije.
- Oblik, funkcioniranje, izgled i trajnost stalnih radova ne smiju biti ugroženi ni oštećeni svojstvima skela i oplate te njihovim uklanjanjem.
- Skele i oplate moraju zadovoljavati mjerodavne hrvatske i europske norme kao što je EN 1065.

2.7.2. Materijali

2.7.2.1. Općenito


Može se upotrijebiti svaki materijal koji će ispuniti uvjete konstrukcije ovih tehničkih uvjeta. Moraju zadovoljavati odgovarajuće norme za proizvod ako postoje. U obzir treba uzeti svojstva posebnih materijala.

2.7.2.2. Oplatna ulja

Oplatna ulja treba odabrati i primijeniti na način da ne štete betonu, armaturi ili oplati i da ne djeluju štetno na okolinu. Nije li namjerno specificirano, oplatna ulja ne smiju štetno utjecati na valjanost površine, njezinu boju ili na posebne površinske premaze. Oplatna ulja treba primjenjivati u skladu s uputama proizvođača ili isporučitelja.

2.7.2.3. Oplate

Oplata treba osigurati betonu traženi oblik dok ne očvrstne. Oplata i spojnice između elemenata trebaju biti dovoljno nepropusni da spriječe gubitak finog morta. Oplatu koja apsorbira značajniju količinu vode iz betona ili

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 27 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

omogućava evaporaciju treba odgovarajuće vlažiti da se spriječi gubitak vode iz betona, osim ako nije za to posebno i kontrolirano namijenjena. Unutarnja površina oplata mora biti čista. Ako se koristi za vidni beton, njezina obrada mora osigurati takvu površinu betona.

2.7.2.4. Površinska obrada

Posebnu površinsku obradu betona, ako se traži, treba utvrditi projektnim specifikacijama. Za prihvaćanje zadane kvalitete površinske obrade mogu biti uvjetovani pokusni betonski paneli.

Vrsta i kvaliteta površinske obrade ovise o tipu oplata, betonu (agregatu, cementu, kemijskim i mineralnim dodacima), izvedbi i zaštiti tijekom izvedbe.

2.7.2.5. Oplatni ulošci i nosači

Privremeni držači oplata, šipke, cijevi i slični predmeti koji će se ubetonirati u sklop koji se izvodi i ugrađeni elementi kao npr. ploče, ankeri i distanceri trebaju:

- biti čvrsto fiksirani tako da očuvaju projektirani položaj tijekom betoniranja,
- ne uzrokovati neprihvatljive utjecaje na konstrukciju,
- ne reagirati štetno s betonom, armaturom ili prednapetim čelikom,
- ne uzrokovati neprihvatljivi površinski izgled betona,
- ne štetiti funkcionalnosti i trajnosti konstrukcijskog elementa.

Svaki ugrađeni dio treba imati dovoljnu čvrstoću i krutost da zadrži oblik tijekom betoniranja. Ne smije sadržavati tvari koje mogu štetno djelovati na njih same, beton ili armaturu.

Udubljenja ili otvore za privremene radove treba zapuniti i završno obraditi materijalom kakvoće slične okolnom betonu, osim ako ne ostaju otvoreni ili im je drugi način obrade specificiran.

2.8. ARMATURA I UGRADNJA ARMATURE

Armatura izrađena od čelika za armiranje prema odredbama ugrađuje se u armiranobetonsku konstrukciju prema projektu betonske konstrukcije, normi HRN EN 13670:2010 i normama na koje ta upućuje.

Izvođač mora prema normi HRN EN 13670:2010 prije početka ugradnje provjeriti je li armatura u skladu sa zahtjevima iz projekta betonske konstrukcije, te je li tijekom rukovanja i skladištenja armature došlo do njezinog oštećivanja, deformacije ili druge promjene koja bi bila od utjecaja na tehnička svojstva betonske konstrukcije.

Nadzorni inženjer neposredno prije početka betoniranja mora:

- provjeriti postoji li isprava o sukladnosti za čelik za armiranje, odnosno za armaturu i jesu li iskazana svojstva sukladna zahtjevima iz projekta betonske konstrukcije.
- provjeriti je li armatura izrađena, postavljena i povezana u skladu s projektom betonske konstrukcije te u skladu s Prilozima »B« te dokumentirati nalaze svih provedenih provjera zapisom u građevinski dnevnik.

Savijanje, rezanje, prijevoz i skladištenje

Čelik za armiranje betona treba rezati i savijati prema projektnim specifikacijama. Pri tome:

- savijanje treba izvoditi jednolikom brzinom,
- savijanje čelika pri temperaturi ispod -5 °C, ako je dopušteno projektnim specifikacijama, treba izvoditi uz poduzimanje odgovarajućih posebnih mjera osiguranja,
- savijanje armature grijanjem smije se izvoditi samo uz posebno odobrenje u projektnim specifikacijama. Promjer trna za savijanje šipki treba biti prilagođen stvarnom tipu armature

2.9. BETONIRANJE

2.9.1. Uvjeti kakvoće betona

Beton mora biti proizveden prema uvjetima iz EN 206-1 i ovim tehničkim uvjetima


2.9.2. Isporučka, preuzimanje i gradilišni prijevoz svježeg betona

Nadzor i kontrolu kakvoće treba provesti na mjestu ugradnje i to najmanje u opsegu definiranom ovim tehničkim uvjetima. Među ostalim treba provjeriti otpremni dokument i parafom potvrditi izvršeni nadzor.

2.9.3. Kontrola prije betoniranja

Treba pripremiti planove betoniranja i nadzora kao i sve ostale mjere predviđene ovim Tehničkim uvjetima i projektom, a ako ne postoji projekt, a prema složenosti izvedbe je neophodan potreba ga je Izraditi.

Treba po potrebi izvesti početno ispitivanje betoniranja pokusnom ugradnjom i to prije izvedbe dokumentirati. Sve pripreme radnje treba provjeriti i dokumentirati prema ovim uvjetima prije no što ugradnja betona počne. Konstrukcijske spojnice moraju biti čiste i navlažene. Oplatu treba očistiti od prljavštine, leda, snijega ili vode. Ako se beton ugrađuje izravno na tlo, svježi beton treba zaštititi od miješanja s tlom i gubitka vode. Konstrukcijske

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 28 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

elemente treba podložnim betonom od najmanje 3-5 cm odvojiti od temeljnog tla ili za odgovarajuću vrijednost povećati donji zaštitni sloj betona.

Temeljno tlo, stijena, oplata ili konstrukcijski dijelovi u dodiru s pozicijom koja se betonira trebaju imati temperaturu koja neće uzrokovati smrzavanje betona prije no što dostigne dovoljnu otpornost na smrzavanje. Ugradnja betona na smrznuto tlo nije dopuštena ako za takve slučajeve nisu predviđene posebne mjere. Predviđa li se temperatura okoline ispod 0°C u vrijeme ugradnje betona ili u razdoblju njegovanja, treba planirati mjere zaštite betona od oštećenja smrzavanjem. Površinska temperatura betona spojnice prije betoniranja idućeg sloja treba biti iznad 0°C. Ako se predviđa visoka temperatura okoline u vrijeme betoniranja ili u razdoblju njegovanja, treba planirati mjere zaštite betona od tih negativnih djelovanja.

2.9.4. Ugradnja i zbijanje

Beton treba ugraditi i zbiti tako da se sva armatura i uloženi elementi dobro obuhvate betonom i osigura zaštitni sloj betona unutar propisanih tolerancija te beton dobije traženu čvrstoću i trajnost. Posebnu pažnju treba posvetiti ugradnji i zbijanju betona na mjestima promjene presjeka, suženja presjeka, uz otvore, na mjestima zgusnute armature i prekida betoniranja.

Vibriranje, osim ako nije drugačije uvjetovano projektom, treba u pravilu izvoditi uronjenim vibratorima. Beton treba uložiti što bliže konačnom položaju u konstrukcijskom elementu: Vibriranjem se beton ne smije namjerno navlačiti kroz oplatu i armaturu.

Normalna debljina sloja ne bi smjela biti veća od visine uronjenog vibratora. Vibriranje treba izvoditi sustavnim vertikalnim uranjanjem vibratora tako da se površina donjeg sloja revibrira. Kod debljih slojeva je revibriranje površinskog sloja preporučljivo i radi izbjegavanja plastičnog slijeganja betona ispod gornjih sipki armature.

Vibriranje površinskim vibratorima treba izvoditi sustavno dok se iz betona oslobađa zarobljeni zrak. Prekomjerno površinsko vibriranje koje slabi kvalitetu površinskog sloja betona treba izbjeći. Kad se primjenjuje samo površinsko vibriranje, debljina sloja nakon vibriranja obično ne treba prelaziti 100 mm, osim ako nije prethodno eksperimentalno dokazano drugačije. Korisno je dodatno vibriranje površina uz podupore.

Brzina ugradnje i zbijanja betona treba biti dovoljno velika da se izbjegnu hladne spojnice i dovoljno niska da se izbjegnu pretjerana slijeganja ili preopterećenje oplata i skela. Hladna spojica se može stvarati tijekom betoniranja, ako beton ugrađenog sloja veže prije ugradnje i zbijanja narednog. Dodatni zahtjevi na postupak i brzinu ugradnje betona mogu biti potrebni kod posebnih zahtjeva za površinsku obradu.

Segregaciju betona treba pri ugradnji i zbijanju svesti na najmanju mjeru. Beton treba tijekom ugradnje i zbijanja zaštititi od insolacije, jakog vjetrova, smrzavanja, vode, kiše i snijega. Naknadno dodavanje vode, cementa, površinskih otvrdivača ili sličnih materijala nije dopušteno.

2.9.5. Njegovanje i zaštita

- Beton u ranom razdoblju treba zaštititi:
 - da se skupljanje svede na najmanju mjeru,
 - da se postigne potrebna površinska čvrstoća,
 - da se osigura dovoljna trajnost površinskog sloja,
 - od smrzavanja,
 - od štetnih vibracija, udara ili drugih oštećivanja.
- Pogodni su sljedeći postupci njegovanja primijenjeni odvojeno ili uzastopno:
 - držanje betona u oplati,
 - pokrivanje površine betona paronepropusnim folijama, posebno učvršćenim i osiguranim na spojevima i na krajevima,
 - pokrivanjem vlažnim materijalima i njihovom zaštitom od sušenja,
 - držanjem površine betona vidljivo vlažnom prikladnim vlaženjem,
 - primjenom zaštitnog premaza utvrđene uporabivosti (potvrđene certifikatom ili tehničkim dopuštenjem).
- Postupci njegovanja trebaju osigurati nisku evaporaciju vlage iz površinskog sloja betona ili držati površinu stalno vlažnom.
- Trajanje primijenjenog njegovanja treba biti funkcija razvoja svojstava betona u površinskom sloju ovisno o omjeru:
 - čvrstoće i zrelosti betona,
 - oslobođene topline i ukupne topline oslobođene u adijabatskim uvjetima.

Primjena zaštitnih premaza nije dopuštena na konstrukcijskim spojnica, na površinama koje će se naknadno obrađivati ili na površinama na kojima treba osigurati vezu s drugim materijalima, osim ako se prethodno potpuno ne uklone prije te sljedeće operacije ili ako dokazano ne djeluju štetno na tu sljedeću operaciju. Ako projektnim

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 29 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

specifikacijama nije naglašeno dopušteno, zaštitni premazi se ne smiju koristiti ni na površinama s uvjetovanim posebnim izgledom površine. Površinska temperatura betona ne smije pasti ispod 0°C dok površina betona ne dosegne čvrstoću dovoljnu za otpornost na smrzavanje (obično iznad 5 N/mm²). Najviša temperatura betona ne smije prijeći 65°C. Mogući negativni utjecaji visokih temperatura betona tijekom njegovanja uključuju: značajno smanjenje čvrstoće, značajno povećanje poroznosti, odloženo formiranje etringita, povećanje razlike temperature betoniranog i prethodnog elementa.

2.9.6. Geometrijske tolerancije

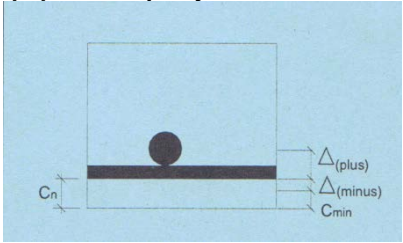
Izvedene dimenzije konstrukcija trebaju biti unutar najvećih dopuštenih odstupanja radi izbjegavanja štetnih utjecaja na:

- mehaničku otpornost i stabilnost u privremenom i kasnijem uporabnom stanju,
- ponašanje tijekom uporabe građevine,
- kompatibilnost postavljanja i izvedbe konstrukcije i njezinih nekonstrukcijskih dijelova.

Nenamjerna mala odstupanja od referentnih vrijednosti koje nemaju značajniji utjecaj na ponašanje izvedene konstrukcije mogu se zanemariti.

Date tolerancije, nominirane kao normalne tolerancije, odgovaraju projektnim pretpostavkama i traženoj razini sigurnosti. Zahtjevi ovog poglavlja odnose se na ukupnu konstrukciju. Kod pojedinih dijelova svaka međukontrola tih dijelova mora poštivati uvjete konačne kontrole izvedene konstrukcije. Dimenzije poprečnog presjeka, zaštitni sloj betona i položaj armature ne smiju odstupati od zadanih vrijednosti više nego što je prikazano na tablici ispod.

Tolerancije izvedbe betonskih elemenata

| Br. | Tip odstupanja | Opis | Dopušteno odstupanje |
|--|---|---|--|
| 1. | Dimenzije poprečnog presjeka | | + 10 mm |
| 2. | Položaj obične armature u poprečnom presjeku  | Za sve h vrijednosti je: $\Delta(\text{minus})$ a pozitivno za $h < 150 \text{ mm}$ $h = 400 \text{ mm}$ $h > 2500 \text{ mm}$ uz linearnu interpolaciju međuvrijednosti | - 10 mm + 10 mm + 15 mm + 20 mm |
| c_{\min} = traženi najmanji zaštitni sloj betona; c_n = nominalni zaštitni sloj = $c + \Delta(\text{minus}) $ c = stvarni zaštitni sloj; Δ = dopušteno odstupanje od c_n ; h = visina poprečnog presjeka Uvjet: $c + \Delta(\text{plus}) > c_n - \Delta(\text{minus}) $ Dopušteno pozitivno odstupanje zaštitnog sloja temelja i elemenata u temeljima može se povećati za 15 mm. Dano negativno odstupanje ne može. | | | |
| 3. | Preklopni spoj | l preklopna duljina | - 0,06 l |
| 4. | Okomitost poprečnog presjeka | a – duljina dimenzije poprečnog presjeka | ne više od 0,04a ili 10 mm |
| 5. | Ravnost Oplaćena ili zaglađena površina Ne oplaćene površine : > globalno > lokalno | $L = 2,0 \text{ m}$ $L = 0,2 \text{ m}$ $L = 2,0 \text{ m}$ $L = 0,2 \text{ m}$ | 9 mm 4 mm 15 mm 6 mm |
| 6. | Zakošenost poprečnog presjeka | ne veće od $h/25$ ili $b/25$ ali ne više od 30 mm | |
| 7. | Ravnost bridova | za dužine $\geq 1 \text{ m}$ $> 1 \text{ m}$ | 8 mm 8 mm/m ali ne više od 20 mm |
| 8. | Otvori u ulošcima | Δ_1 ; Δ_2 ; Δ_3 ; | $\pm 25 \text{ mm}$ |

3. TEHNIČKI UVJETI ZA ČELIČNU KONSTRUKCIJU

Konstrukcija obrađena ovim rješenjima podliježe primjeni *Tehničkog propisa za nosive građevinske konstrukcije* (NN.br. 17/17, 75/20).

Prema *Zakonu o gradnji* (NN. br. 153/13, 20/17, 39/19, 125/19) potrebno je radove izvoditi prema:

1. Glavnom projektu i građevinskoj dozvoli,
2. Ovjerenom i usklađenom izvedbenom projektu,
3. Tehnološkom projektu izrađenom od strane izvođača ili ovlaštene osobe

Izrada i montaža čelične konstrukcije povjerava se izvođaču koji ima potrebno ovlaštenje, provjereno iskustvo i reference na izradi ovog tipa konstrukcija. Izvođač radova treba prije izrade konstrukcije pregledati projektanu dokumentaciju, te sve nejasnoće ili eventualne neispravnosti razjasniti s nadzornim inženjerom i projektantom konstrukcije, te izraditi plan zavarivanja i montaže. Ove planove dostaviti na uvid nadzornom inženjeru odnosno projektantu prije pristupanja izradi konstrukcije.

Izvođač može tehničku dokumentaciju koju je dobio upotrebljavati isključivo za izradu konstrukcije obuhvaćene u ovom elaboratu.

Izvođač radova garantira za kvalitetu izrađene i montirane konstrukcije. Ugovorom se utvrđuju uvjeti garancije, ali u skladu s važećim propisima i uzancama. Način obračunavanja izvršenih radova pri montaži čelične konstrukcije utvrđuje se ugovorom između investitora i izvoditelja.

3.1. MATERIJAL ZA IZRADU ČELIČNE KONSTRUKCIJE

3.1.1. Kvaliteta čeličnih proizvoda

Tehnička svojstva i drugi zahtjevi proizvoda od čelika određuju se odnosno provode se prema normama navedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju. Konstrukcijski elementi čelične konstrukcije trebaju biti kvalitete u skladu s tablicom ispod.

| Konstruktivni elementi | Materijal |
|--|---------------------------------|
| Čelična konstrukcija; Zatege kroz zidove | S235JR HRN EN 10020:2008 |
| Prostorne zatege | S355JR HRN EN 10020:2008 |

Kvaliteta materijala valjanih profila, cijevnih profila, pločevina i šipki koji se koriste za izradu čelične konstrukcije mora biti u skladu sa sljedećim normama.

| | | |
|--|-----------|------------------------|
| HEA i IPE | S235JR | prema HRN EN 10034 |
| VKR-profil, Toplo oblikovani cijevni profil | S235JR | prema HRN EN 10210-2 |
| KKR-profil, Hladno oblikovani cijevni profil | S235JR | prema HRN EN 10219-2 |
| Kružne cijevi, normalno | S235JR | prema HRN EN 10219-2 |
| UPE-profil | S235JR | prema HRN EN 10279 |
| L-profil | S235JR | prema HRN EN 10056-2 |
| Zavareni profil | S235JR | |
| Ploče za detalje (normalno) | S235JR | prema HRN EN 10025-2 |
| Ploče vlačno naprezane okomito na površinu | S235N-Z35 | prema HRN EN 10164-Z35 |
| Okrugle čelične šipke (vlačni elementi) | S235JR | prema HRN EN 10060 |

Kvadratni cijevni profili projektirani su kao hladno oblikovane cijevi prema HRN EN 10219-2. U slučaju da zbog izvedbe detalja i osiguranja dostatne nosivosti zavarenog spoja nije moguće pojedini element izvesti od hladno oblikovanih cijevi, kako je predviđeno ovim projektom, potrebno je usvojiti odgovarajući toplo oblikovani cijevni profil prema HRN EN 10210-2.

3.1.2. Dokaz kvalitete, dimenzije i tolerancije čeličnih proizvoda

Svi čelični proizvodi koji se koriste trebaju biti ispitani u skladu s odgovarajućom normom danom u točki 3.1.1. Proizvođač čeličnih proizvoda treba deklarirati svoj proizvod na temelju ispitivanja koristeći inspekcijsku potvrdu tip 3.1 prema normi HRN EN 10204.

Izvođač čelične konstrukcije treba imati pristup inspekcijskom dokumentu prema HRN EN 10204 od proizvođača za sve čelične proizvode korištene u izvedbi nosive konstrukcije i dostaviti ih na zahtjev nadzornom inženjeru ili građevinskoj inspekciji.

Dimenzije i tolerancije čeličnih proizvoda trebaju biti u skladu s normama danim u točki 3.1.1.

3.1.3. Zamjena materijala ili oblika

Kvaliteta materijala ili oblik čeličnog proizvoda, uz suglasnost projektanta, može se zamijeniti ako se može dokazati da konstrukcijska svojstva nisu manja od proračunom odabranih proizvoda te da je zadržana kompatibilnost s proračunatom konstrukcijom.

3.2. SPOJNI ELEMENTI (VIJCI I ZAVARI)

Radionički nacrti, radioniča izrada i montaža čelične konstrukcije treba biti u skladu s normama HRN EN 1090-1 i HRN EN 1090-2 te u skladu sa zahtjevima iz ovog elaborata.

3.2.1. Mehanički spojni elementi - vijci

Tehnička svojstva i drugi zahtjevi mehaničkih spojnih elemenata određuju se odnosno provode se prema normama navedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju. Vijčane veze glavne nosive konstrukcije izvode se vijcima u skladu s HRN EN 14399 kvalitete 8.8. ili 10.9 prema HRN EN898-1. Vijčane veze sekundarnih elemenata konstrukcije izvode se vijcima u skladu s HRN EN 15048 kvalitete 8.8 ili 10.9 prema HRN EN 898-1. Sidreni vijci čelične konstrukcije izvest će se minimalne kvalitete S355JR.

Vijci, matice i podloške koje će se primjenjivati pri montaži čelične konstrukcije biti će točno specificirane na izvedbenim nacrtima (radionička dokumentacija) u skladu s normama navedenim u točki 3.5. i sljedećim tablicama:

| Neprednapeti konstrukcijski vijčani spojni elementi (HRN EN 15048-1:2008) | |
|--|---|
| Vijak | (HRN EN ISO 4017:2012) – k.v. 8.8 (HRN EN ISO 898-1:2009) |
| Matica | (HRN EN ISO 4032:2013) – k.v. 8 (HRN EN ISO 4032:2013) |
| Podloška | (HRN EN ISO 7089:2008) – k.v. 8 (HRN EN ISO 7089:2008) |
| Završna obrada - Vruće cinčanje | |
| Napomena: Završna obrada se odnosi na vijak, maticu i podlošku. | |

| Prednapeti konstrukcijski vijčani spojni elementi (HRN EN 14399-4:2008) | |
|---|------------------------------------|
| Vijak | (HRN EN 14399-4:2008) – k.v. 10.9 |
| Matica | (HRN EN 14399-4:2008) – k.v. 10 |
| Podloška | (HRN EN 14399-6:2008) – k.v. 10 |
| Završna obrada - Vruće cinčanje | |
| Napomena: Završna obrada se odnosi na vijak, maticu i podlošku. | |

Pritezanje vijaka potrebno je izvesti u skladu sa silama pritezanja i postupcima definiranim u HRN EN 1993-1-8:2014/NA:2014.

3.2.2. Zavari i dodatni materijali za zavarivanje


Tehnička svojstva i drugi zahtjevi dodatnih materijala za zavarivanje određuju se odnosno provode prema normama navedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju.

Zavari na čeličnoj konstrukciji će se točno prikazati i specificirati na izvedbenim nacrtima (radionička dokumentacija) u skladu s normama navedenim u točki 3.5.

Zahtjevana kvaliteta punila zavara kao što su: granica popuštanja, vlačna čvrstoća, relativna deformacija pri slomu i minimalna energija loma, treba biti jednaka ili bolja od zahtijevane kvalitete osnovnog materijala.

3.3. ANTIKOROZIVNA ZAŠTITA

Tehnička svojstva i drugi zahtjevi sustava antikorozivne zaštite određuju se odnosno provode se prema normama navedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 32 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

Ovim projektom je predviđena slijedeća antikorozivna zaštita čeličnih elemenata nosive konstrukcije:

| Konst. element | Trajnost AKZ | Sustav AKZ |
|----------------------|--------------------------|--|
| Svi čelični elementi | Visoka H (> 15 godina) | Vruće cinčanje - niz normi HRN EN ISO 14713 - |

Alternativno, antikorozivna zaštita za može se izvesti bojanjem **C2** prema nizu normi HRN EN ISO 12944.

Prije nanošenja premaza potrebno je pripremiti površinu sukladno zahtjevima stupnja P2 prema HRN EN ISO 8501-3, te abrazivno očistiti do traženog stupnja Sa 2 ½ prema HRN EN ISO 8501-1 kako bi se ujedno dobio i traženi profil hrapavosti koji odgovara stupnju Fine (S) prema HRN EN ISO 8503-2.

Površinske pogreške toplo valjanih čeličnih ploča, širokih traka i profila koje nisu u skladu sa zahtjevima norme HRN EN 10163 moraju se ispraviti da budu u skladu s prethodno navedenom normom. Analogno vrijedi i za cijevne profile koji moraju biti u skladu s normama HRN EN 10210-1 (toplo oblikovane cijevi) i HRN EN 10219-1 (hladno oblikovane cijevi).

3.4. RAZRED IZVOĐENJA ČELIČNE KONSTRUKCIJE

Izvođenje čelične konstrukcije te potrebna ispitivanja i postupke dokazivanja tehničke i/ili funkcionalne ispravnosti projektiranog dijela građevine potrebno je provesti u skladu sa "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20), za klasu izvođenja prema HRN EN 1090-2:2012:

| Konstruktivni element | Razred (klasa) izvedbe |
|-----------------------|------------------------|
| Svi čelični elementi | EXC2 |

3.5. IZVOĐENJE ČELIČNE KONSTRUKCIJE I UPRAVLJANJE KVALITETOM

3.5.1. Proizvodi od čelika

U ovom projektu su predviđene vrste profila i kvaliteta materijala koji se treba koristiti za izvedbu čelične konstrukcije. Kvaliteta materijala ili oblik profila, uz suglasnost nadzornog inženjera i projektanta konstrukcije, može se zamijeniti ako se može dokazati da konstrukcijska svojstva nisu manje prikladna od proračunom odabranih i da kompatibilnost s proračunom je zadržana.

Potrebna ispitivanja u postupke dokazivanja uporabljivosti proizvoda od čelika određuju se, odnosno provode se prema normama nevedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju.

Potvrđivanje sukladnosti proizvoda od čelika provodi se:


- Prema postupku i kriterijima Dodatka ZA norme HRN EN 10025-1 za toplo valjane proizvode iz konstrukcijskog čelika, Dodatka ZA norme HRN EN 10210-1 za toplo oblikovane šuplje profile od nelegiranih i sitno zrnatih konstrukcijskih čelika, odnosno Dodatka ZA norme HRN EN 10219-1 za hladno oblikovane šuplje profile za čelične konstrukcije od nelegiranih i sitno zrnatih čelika, te odredbama "TPGK" (NN. br. 17/17,75/20) i posebnih propisa.
- Prema sustavu ocjenjivanja sukladnosti 2+ te primjerenim postupcima i kriterijima ocjenjivanja sukladnosti, za sva svojstva proizvoda od čelika određena odgovarajućom normom s popisa iz "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20), koja svojstva se odnose na ispunjavanje bitnog zahtjeva mehaničke otpornosti i stabilnosti građevine te otpornosti na požar, za proizvode od čelika za koje norme ne sadrže Dodatak ZA, te odredbama "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20) i posebnih propisa.

Uzimanje uzoraka, priprema uzoraka i ispitivanje proizvoda od čelika, ovisno o vrsti proizvoda, provodi se prema normama na koje upućuje odgovarajuća norma "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20).

3.5.1.1. Kontrola ulaznog materijala

Predviđa se kontrola ulaznog materijala (elementi) u opsegu 10% šarži koje se koriste (prema izboru nadzornog inženjera), a minimalno po 1 šarža za:

- stupovi visine preko 12,0 m
- grede statičkog raspona preko 10,0 m
- rešetke statičkog raspona preko 10,0 m kontrolirat gornji i donji pojas rešetki,

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 33 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

Potrebno je provesti ispitivanje u akreditiranom laboratoriju slijedećih karakteristika materijala:

- granica razvlačenja
- čvrstoća
- izduženje
- žilavost

Za odabrane šarže provodi se ispitivanje na jednom uzorku za kontrolu granice razvlačenja, čvrstoće i izduženja, te na jednom setu ozoraka (3 uzorka) za žilavost. Limovi trebaju biti kontrolirani ultrazvukom radi sprječavanja pojave dvoplatnosti za debljine ≥ 20 mm.

3.5.2. Mehanički spojni elementi

Točni vrste mehaničkih spojnih elemenata biti će dani u izvedbenom projektu.

Potrebna ispitivanja u postupke dokazivanja uporabljivosti mehaničkih spojnih elemenata određuju se, odnosno provode se prema normama navedenim u "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20) i normama na koje te norme upućuju.

Potvrđivanje sukladnosti mehaničkih spojnih elemenata provodi se:

- prema postupku i kriterijima Dodatka ZA norma HRN EN 15048-1, i HRN EN 14399-1, te odredbama "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20) i posebnog propisa.

Uzimanje uzoraka, priprema uzoraka i ispitivanje mehaničkih spojnih elemenata, ovisno o vrsti mehaničkog spojnog elementa, provodi se prema normama na koje upućuje odgovarajuća norma "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20).

3.5.3. Zavarivanje

Točni oblici i dimenzije zavara biti će dani u izvedbenom projektu. Ovdje će se navesti samo preporuke i zahtjevi kojih je se potrebno pridržavati pri izradi izvedbene dokumentacije i izvođenja.

3.5.3.1. Općenito

Postupci zavarivanja trebaju biti u skladu s preporukama danim u normi HRN EN 1011. Općenito zavarivanje treba biti elektrolučno u skladu s HRN EN 1011-1, a prema potrebi i s HRN EN 1011-2, te drugim zahtjevima prikazanim u ovom poglavlju. Izvođač mora imati sustav za upravljanje zavarivanjem koji zadovoljava uvjete kvalitete definirane u normi HRN EN ISO 3834-3.

Sva dokumentacija zavarivanja (kvalifikacije zavarivača, zapisi kvalifikacija postupaka zavarivanja, specifikacije postupaka zavarivanja i povezane radne upute) za primjenu treba biti pregledana od strane osobe odgovorne za koordinaciju postupka zavarivanja. Ako je zahtijevano, dokumentacija se mora staviti na raspolaganje poslodavcu, inženjeru i, ako je isto imenovano, inspeksijskom tijelu.

Izvođač treba osigurati da su materijali koji se zavaraju kompatibilni s primijenjenim postupkom zavarivanja.

Spojevi trebaju biti pripremljeni u skladu s normama HRN EN ISO 9692-1 i HRN EN ISO 9692-2. Potrebno je poduzeti mjere opreza kako bi se osigurala čistoća spoja prije zavarivanja.

Potrebna ispitivanja u postupke dokazivanja uporabljivosti mehaničkih spojnih elemenata određuju se, odnosno provode se prema normama navedenim "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) i normama na koje te norme upućuju.

Potvrđivanje sukladnosti dodatnih elemenata za zavarivanje provodi se:

- prema postupku i kriterijima Dodatka ZA norme HRN EN 13479, te odredbama "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20) i posebnog propisa.

Uzimanje uzoraka, priprema uzoraka i ispitivanje dodatnog materijala za zavarivanje, ovisno o vrsti, provodi se prema normama na koje upućuje odgovarajuća norma "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20).


3.5.3.2. Osposobljenost zavarivača

Provjera osposobljenosti zavarivača treba biti u skladu sa zahtjevima norme HRN EN ISO 9606-1. Provjera osposobljenosti zavarivača treba biti posvjedočena i certifikatom potvrđenim od strane ispitivača ili ispitnog tijela. Certifikat vrijedi pod uvjetom da ispunjava uvjete za odobravanje certifikata koji se navode u normi HRN EN ISO 9606-1.

3.5.3.3. Postupak zavarivanja

Pismena specifikacija postupka zavarivanja treba biti dostupna u skladu s normom HRN EN ISO 15609-1 i provjerena u skladu s normom HRN EN ISO 15614-1 od strane izvođača čelične konstrukcije.

Ispitivač ili ispitno tijelo mora provjeriti da su zapisi kvalifikacija postupka zavarivanja u skladu s normom HRN EN ISO 15614-1.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 34 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

Odgovarajuće radne upute trebaju biti izrađene iz zapisa kvalifikacija postupka zavarivanja pod nadzorom koordinatora postupka zavarivanja. Radne upute trebaju biti ili pismene specifikacije postupka zavarivanja ili moraju sadržavati sve relevantne informacije zahtijevane u pismenoj specifikaciji postupka zavarivanja u drugim formatima, koji odgovaraju sustavu izvođača čelične konstrukcije.

3.5.3.4. Postupak montaže

Kratki privremeni zavari mogu se koristiti pod uvjetom:

- da su položeni u područje koje se zavaruje te potom temeljito odstranjeni brušenjem tako da je sljedeće zavarivanje nepromijenjeno;
- da se obavljaju od strane zavarivača kvalificiranog kao u 3.5.3.2 kao kratka dužina normalnih zavara do dužine koja iznosi najmanje četiri debljine debljeg spojenog dijela dugog najmanje 50 mm, te da je postupak zavarivanja u skladu s točkom 3.5.3.3;
- da su naknadno potpuno rastopljeni pomoću postupaka zavarivanja kao u točki 3.5.3.3 te da se dokaže da su potpuno rastopljeni tijekom naknadnog varenja;
- da se nalaze dalje od zone gdje će se odvijati naknadno zavarivanje i u zoni u kojoj se javljaju samo tlačne sile.

Redoslijed zavarivanja spoja ili redoslijed izvedbe spoja mora biti takav da je distorzija minimalna.

Zavarivanje dijelova potrebnih za izradu ili montažu treba biti u skladu sa zahtjevima za stalne zavare. Ako je neophodno uklanjanje, dijelovi moraju biti izrezani ili uklonjeni plamenom na mjestima udaljenim ne manje od 3 mm od površine ishodnog materijala. Preostali materijal mora biti u ravnini, a područje vizualno pregledano.

Ako je debljina ishodnog materijala veća od 20 mm također se mora provjeriti testiranjem penetrantima. Dijelovi potrebni za izradu ili montažu ne smiju se uklanjati čekićanjem.

3.5.4. Antikorozivna zaštita

Izvedba antikorozivne zaštite, potrebna ispitivanja i postupci dokazivanja uporabljivosti sustava antikorozivne zaštite provode se prema normama nevedenim u "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20) i normama na koje te norme upućuju.

Potvrđivanje sukladnosti, kao i uzimanje uzoraka, priprema uzoraka i ispitivanje sustava antikorozivne zaštite provodi se:

- Sustav bojenjem - prema nizu normi HRN EN ISO 12944
- Sustav Cinkovih prevlaka - prema nizu normi HRN EN ISO 14713

Materijali svih slojeva premaza moraju biti isporučeni od strane istog proizvođača; ukoliko to nije moguće, potrebne su pisane izjave uzajamne kompatibilnosti između temeljnog/među/završnog premaza.

Prije nego što se naruči materijal potrebno je dobiti sukladnost ovlaštenog inženjera (projektanta) za sve materijale koji će se koristiti za premazivanje.

Tehnologiju predviđene antikorozivne zaštite potrebno je dostaviti projektantu na uvid i odobrenje (suglasnost).

3.5.4.1. Priprema površine

Priprema površine treba biti u skladu sa nizom normi HRN EN ISO 8501, te zadovoljavati stupanj pripreme površine Sa 2 ½ prema HRN EN ISO 8501-1. Potrebna hrapavost površine treba odgovarati stupnju Fine (S) prema HRN EN ISO 8503-2.

3.5.4.2. Vizualna kontrola

Bojenje mora biti izvedeno tako da sloj boje, prilikom kontrole golim okom, ne sadrži vidljive tragove slijevanja, mreškanja, bubrenja, nema pukotina, nije neravnomjerno raspoređen na površini i ostale oštećenja koja mogu dovesti do neuspješno provedenih radova bojenja.

3.5.4.3. Debljina vlažnog sloja

Debljina vlažnog sloja mora se provjeravati tijekom nanošenja odgovarajućim uređajem za mjerenje debljine vlažnog sloja prema normi ISO 2808 (metoda br. 1). Vrijednost za preračunavanje odnosa debljina vlažni/suhi sloj mora biti prethodno izračunata i dana na uvid voditelju radova bojenja.

3.5.4.4. Debljina suhog sloja

Zahtijevana debljina suhog sloja mora biti ipitana ne razornim metodama ispitivanja (magnetski ili električni mjerni uređaji) prema standardu ISO 19840 nakon nanošenja svakog pojedinog sloja i na svih slojeva po završetku radova. Najveća dozvoljena debljina suhog sloja neorganskog temeljnog premaza na bazi cinka ne smije prekoračiti 120 [µm], pri čemu nisu utvrđene nikakve pukotine. Najveća dozvoljena debljina suhog sloja ostalih vrsta premaza ne smije biti tri puta veća od najveće specifikirane u tablici zaštitnog sistema ukoliko ne postoje stroža ograničenja navedena u tehničkim listovima. Kod kontrole debljine suhog sloja nijedan rezultat ne smije biti manji od 80% nominalne vrijednosti.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 35 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

3.5.4.5. Adhezija (prijanjanje premaza)

Prijanjanje premaza za podlogu kod primjene na otvorenom mora biti provjereno prema ISO 4628.

Dozvoljene vrijednosti za sustav potpune adhezije, ukoliko to nije ugovorom drugačije specificirano mora se usuglasiti sa proizvođačem boje, u bilo kojem slučaju ne smije biti niže od 3 MPa. Kod kontrole adhezije mjerenje prionljivosti izvesti metodom ASTM D 3359 i D4541 ili ISO4624.

3.5.4.6. Prijevoz, skladištenje i rukovanje

Izvođač mora osigurati poduzimanje zaštitnih mjera prilikom pakiranja i odlaganja u sanduke kako bi se izbjeglo oštećenje zaštitnog sistema prije isporuke.

Aдекватna zaštita mora se osigurati kako bi se spriječilo mehanička oštećenja, a time i atmosferska korozija, tijekom transporta i skladištenja na gradilištu.

Svi čelični dijelovi koji su dostavljaju na gradilište moraju biti položeni na odgovarajuće potpornje ili pragove od drveta ili nekog drugog materijala kako bi se osiguralo da se dijelovi nalaze najmanje 300mm iznad zemlje.

Premazani dijelovi moraju biti odloženi iznad zemlje na drvenim stalcima. Tijekom istovara i montaže mora se koristiti najlonsko užje, ili remenje od platna ili gume.

3.5.5. Montaža čelične konstrukcije

3.5.5.1. Općenito

Izvođač treba pripremiti pisanu izjavu o metodi u skladu s propisima o izgradnji (projektiranje i upravljanje). U njoj treba voditi računa o informacijama koje je poslodavac predvidio s obzirom na dizajn, montažu i program. Izvođač treba dostaviti izjavu o metodi projektantu i nadzornom inženjeru najmanje dva tjedna prije nego što započne montažu. Montaža ne bi trebala početi prije nego je izjava o metodi prihvaćena od strane projektanta i nadzornog inženjera. Prihvatanje od strane nadzornog inženjera znači da je projekt za sigurnu montažu prihvaćen i da se može pristupiti montaži.

Poslodavac mora uspostaviti i održavati sustav za postavljanje. Odstupanja u poziciji temelja za radove moraju se mjeriti u odnosu na ovaj sustav. Dijelovi trebaju biti obrađeni i sigurno složeni na način da se smanji opasnost od površinske abrazije i štete. Nosače i male dijelove treba natkriti uz osiguranje u suhih uvjetima.

Svaki dio oštećen tijekom utovara, prijevoza, skladištenja i montaže biti će vraćen u skladu sa standardima proizvodnje kao što je navedeno u ovom opisu.

Ploče za izravnavanje koriste se kako bi se omogućilo da se konstrukcija pravilno postavi i izravna, a moraju biti dostatne veličine da se izbjegne lokalni lom betona. Ploče za izravnavanje na razini temelja koriste se kako ne bi došlo do sprječavanja naknadnog injektiranja u prostore ispod ležajne ploče. Ploče za izravnavanje na razini temelja mogu ostati trajno u mjestu. Zalijevanje se ne smije provoditi ispod ležajne ploče dok dovoljan dio konstrukcije nije poravnat i adekvatno pripremljen. Neposredno prije podlijevanja prostor ispod stupova ležajne ploče mora biti čist, bez ikakvih stranih tijela.


3.5.5.2. Stabilnost

Projektant i nadzorni inženjer treba savjetovati izvođača o mjestima na konstrukciji na kojima su potrebna privremena pričvršćenja i oslonci kako bi se osigurala stabilnost pojedinih dijelova dok zidovi, stropovi i ostali nečelični dijelovi konstrukcije nisu izgrađeni. Izvođač treba projektirati i osigurati privremena pričvršćenja i oslonce. Projektant treba osigurati dovoljnu količinu informacija kako bi omogućio izvođaču da projektira potrebne privremene radove.

Ako izvođač tijekom montaže koristi privremene oslonce koje ne zamjenjuje sa stalnima, isti se uklanjaju nakon izravnavanja konstrukcije te nakon što su postavljena stalna pričvršćenja koja osiguravaju stabilnost konstrukcije pod djelovanjem najgorih slučajeva stalnog i korisnog opterećenja, te opterećenja vjetrom. Izvođač treba osigurati da niti jedan dio konstrukcije nije trajno oštećen tijekom same montaže, a niti od privremenih opterećenja koja djeluju na konstrukciju za vrijeme montaže. Poslodavac treba osigurati da niti jedan drugi izvođač na gradilištu ne smije staviti teret na djelomično montiranu čeličnu konstrukciju bez dopuštenja izvođača čelične konstrukcije.

3.5.5.3. Podstava i izravnavanje

Svaki dio konstrukcije treba biti usklađen što je prije moguće nakon montaže. Stalni spojevi ne bi trebali biti izvođeni dok elementi konstrukcije imaju odstupanja u horizontalnoj i vertikalnoj ravnini, te dok nisu provjerene konačne dimenzije istih. Zbog toga treba uzeti u obzir učinke temperature na konstrukciju te na trake i uređaje prilikom mjerenja, za vrijeme izvođenja te za naknadne provjere dimenzija. Referentna temperatura treba iznositi 20 °C.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 36 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

3.5.5.4. Zavarivanje na terenu

Zavarivanje na terenu se provodi u skladu s točkom 3.3.1. U svim slučajevima treba poduzeti mjere opreza kako struja zavarivanja ne bi oštetila komponente kroz koje prolazi te postaviti odgovarajuća lokalna uzemljenja na području zavarivanja. Zavarivanje nije dopušteno za vrijeme nevremena ukoliko se ne poduzmu odgovarajuće zaštitne mjere.

3.5.5.5. Potvrda o završetku radova

Kada je čelična konstrukcija, odnosno jedan njen dio, dovršen izvođač treba potpisati te ispostaviti poslodavcu na potpis potvrdu o završetku radova. Potpisana potvrda označava sljedeće:

- Potpis izvođača znači da je napravljen pregled kako bi se provjerilo da su svi spojevi dovršeni i da je konstrukcija izvedena u skladu sa specifikacijama i zahtjevima ugovora.
- Potpis poslodavca znači da je konstrukcija, odnosno dio konstrukcije, izveden u skladu sa specifikacijama i zahtjevima ugovora.

3.5.6. Kontrola kvalitete

3.5.6.1. Sustav kvalitete

Izvođač konstrukcije treba održavati i voditi sustav upravljanja kako bi se osiguralo da postupci za projektiranje, detalje, pojedinosti, nabavu, izradu, montažu i zaštitnu obradu čeličnih dijelova i same konstrukcije mogu osigurati završen posao u skladu sa zahtjevima specifikacija. Izvođač treba razmotriti zahtjeve specifikacije projekta prije početka radova, te osigurati projekt za sustav upravljanja kvalitetom ako isti nije pokriven u globalnom projektu. Sustav treba biti ili ocijenjen i potvrđen da zadovoljava zahtjevima norme HRN EN ISO 9001 od strane akreditiranog tijela za certificiranje ili otvoren za reviziju i odobrenje od strane poslodavca. Sustav treba obuhvatiti sve postupke navedene u normama HRN EN ISO 9001 i HRN EN ISO 3834-3.

3.5.6.2. Dodatni pregledi i ispitivanja

Izvođač treba osigurati potrebne sadržaje za bilo kakve testove i preglede zahtjevano u specifikacijama projekta.

3.5.6.3. Zapisi

Svi zapisi izrađeni u skladu sa sustavom opisani u točki 3.5.6.1 trebaju biti dostupni poslodavcu i inspekcijskom tijelu tijekom ugovornog razdoblja.

3.6. ZAHTJEVI KOJI MORAJU BITI ISPUNJENI TIJEKOM IZVOĐENJA GRAĐEVINE

Zahtjevi koji moraju biti ispunjeni tokom izvođenja projektiranog dijela građevine, moraju u svemu biti prema "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20); za razred (klasu) izvođenja projektiranog dijela konstrukcije prema HRN EN 1090-2:2012.


3.6.1. Predmontaža čelične konstrukcije

Za karakteristične dijelove projektiranih konstrukcija je potrebno provesti probnu montažu u pogonu.

3.7. OSIGURANJE KVALITETE ZA VRIJEME ŽIVOTNOG VIJEKA / KORIŠTENJA

Investitor ili korisnik zgrade odgovoran je za njenu konstrukcijsku stabilnost tijekom eksploatacije te bi trebao provoditi sljedeće aktivnosti:

- osigurati program održavanja čelične konstrukcije,
- voditi evidenciju o čeličnoj konstrukciji u servisnoj knjizi,
- provoditi tekuće (redovite) godišnje preglede,
- provoditi glavne preglede svakih 5 godina,
- provoditi izvanredne preglede nakon izvanrednih događaja,
- provoditi obnovu ili popravak čelične konstrukcije ako je za vrijeme pregleda uočena bilo kakva šteta, a sve u skladu s važećim standardima i propisima.

| | | |
|---|--|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 37 Datum: studeni 2022. |
|---|--|--|

Održavanje i preglede potrebno je provoditi u skladu s "TPGK" (NN.br. 17/17, 75/20) te u skladu s tablicom ispod:

| Tip pregleda konstrukcije | Učestalost pregleda konstrukcije | Opis pregleda |
|---------------------------|--|---|
| Tekući kontrolni pregled | Godišnje | Vizualni pregled konstrukcije (provjera progiba nosača, provjera spojnih sredstva, provjera vertikalnosti konstrukcije), Vizualni pregled antikorozivne zaštite |
| Opći pregled | Svakih 5 godina | Utvrđivanje općeg stanja građevine, vizualna kontrola i mjerenja Kontrola deformacija nosača, vertikalnosti građevine, debljine sloja AKZ-a, kontrola debljine stjenke nosča, kontrola spojnih sredstva, zavara. |
| Posebni pregledi | Prema potrebi nakon općeg i/ili tekućeg pregleda | Ako se tekućim i/ili općim pregledom utvrde oštećenja, detaljno istraživanje uzroka i oštećenja. |

Izvanredni pregledi se provode nakon izvanrednih događaja kao što su naprimjer potres, požar ili na zahtjev inspekcije.

| Tip pregleda konstrukcije | Učestalost pregleda konstrukcije | Opis pregleda |
|---------------------------|--|---|
| Izvanredni pregled | nakon izvanrednog događaja | Utvrđivanje općeg stanja građevine, vizualna kontrola i mjerenja Kontrola deformacija nosača, vertikalnosti građevine, debljine sloja AKZ-a, kontrola debljine stjenke nosča, kontrola spojnih sredstva, zavara. |
| Posebni pregledi | Prema potrebi nakon izvanrednog pregleda | Ako se tekućim i/ili općim pregledom utvrde oštećenja, detaljno istraživanje uzroka i oštećenja. |

Zahtjeve učestalosti periodičnih pregleda tijekom uporabe, a u svrhu održavanja dijela građevine u svemu provoditi prema "TPGK" (NN.br. 17/17,75/20).

3.8. POPIS TEHNIČKIH PROPISA I NORMI ZA IZVEDBU

Propisi:

1. Tehnički propis za građevinske konstrukcije (NN.br. 17/17,75/20)

Čelik:

1. HRN EN 10017 - Valjana čelična žica za vučenje i/ili hladno valjanje - Mjere i dopuštena odstupanja
2. HRN EN 10020 - Definicija i razredba vrsta čelika
3. HRN EN 10021 - Opći tehnički uvjeti isporuke za čelične proizvode
4. HRN EN 10024 - Toplo valjani I-profil sa skošenim pojasnicama - Dopuštena odstupanja oblika i mjera
5. HRN EN 10025 - Toplo valjani proizvodi od konstrukcijskih čelika
6. HRN EN 10027 - Sustavi označivanja za čelike
7. HRN EN 10029 - Toplo valjani čelični limovi debljine 3 mm ili više
8. HRN EN 10034 - I-profil i H-profil od konstrukcijskih čelika - Dopuštena odstupanja mjera i oblika
9. HRN EN 10048 - Toplo valjana čelična traka -- Dopuštena odstupanja mjera i oblika
10. HRN EN 10051 - Neprekinuta, toplo valjana traka i ploča/lim izrezana iz široke trake od nelegiranih i Legiranih čelika - Dopuštena odstupanja dimenzija i oblika
11. HRN EN 10055 - Toplo valjani T-profil s istokračnom pojasnicom zaobljenih rubova i prijelaza - Mjere i dopuštena odstupanja oblika i mjera
12. HRN EN 10056 - Čelični kutnici s jednakim i nejednakim krakovima
13. HRN EN 10060 - Toplo valjane okrugle čelične šipke za opću namjenu - Mjere i dopuštena odstupanja oblika i mjera
14. HRN EN 10163 - Uvjeti isporuke za stanje površine toplo valjanih čeličnih ploča, širokih traka i profila
15. HRN EN 10164 - Čelični proizvodi s poboljšanim svojstvima na deformaciju okomito na površinu proizvoda
- Tehnički uvjeti isporuke



16. HRN EN 10204 - Metalni proizvodi - Vrste dokumenata o ispitivanju
17. HRN EN 10210 - Toplo oblikovani šuplji profili od nelegiranih i sitnozrnatih konstrukcijskih čelika
18. HRN EN 10219 - Hladno oblikovani šuplji profili za čelične konstrukcije od nelegiranih i sitnozrnatih čelika
19. HRN EN 10268 - Hladno valjani čelični plosnati proizvodi s visokom granicom razvlačenja za hladno oblikovanje - Tehnički uvjeti isporuke
20. HRN EN 10279 - Toplo valjani čelični U profili - Dozvoljena odstupanja oblika, mjera i mase

Spojni elementi (vijci i zavari)


1. HRN EN 15048 - Konstrukcijski vijčani spojevi bez predopterećenja
2. HRN EN ISO 898 - Mehanička svojstva spojnih elemenata izrađenih od ugljičnih i legiranih čelika
3. HRN EN 20898 - Mehanička svojstva spojnih elemenata
4. HRN EN ISO 3269 - Spojni elementi - Prijamno ispitivanje
5. HRN EN 14399 - Visokočvrsti konstrukcijski predopterećeni vijčani spojevi
6. HRN EN 13479 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Opća norma za dodatne materijale i praškove za zavarivanje metalnih materijala taljenjem
7. HRN EN ISO 2560 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Obložene elektrode za ručno elektrolučno zavarivanje nelegiranih i sitnozrnatih čelika
8. HRN EN ISO 14175 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Plinovi i plinske mješavine za zavarivanje taljenjem i srodne postupke
9. HRN EN ISO 14341 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Žičane elektrode i depoziti za elektrolučno zavarivanje metalnom taljivom elektrodom u zaštiti plina za nelegirane i sitnozrnate čelike - Razredba
10. HRN EN ISO 14171 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Elektrode od pune žice, žice punjene praškom i kombinacije žica/prašak za elektrolučno zavarivanje pod praškom nelegiranih čelika i sitnozrnatih čelika - Razredba
11. HRN EN ISO 18275 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Obložene elektrode za ručno elektrolučno zavarivanje (REL) čelika visoke čvrstoće - Razredba
12. HRN EN ISO 17632 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje. Punjene elektrode za plinom zaštićenih i bez zaštite plina za zavarivanje sa nelegiranih i sitnozrnatih čelika. Razredba
13. HRN EN ISO 636 - Dodatni i potrošni materijali za zavarivanje - Šipke, žice i depoziti za TIG zavarivanje nelegiranih i sitnozrnatih čelika - Razredba

Izvođenje

1. HRN EN 1090 - Izvedba čeličnih i aluminijskih konstrukcija
2. HRN EN ISO 14555 - Zavarivanje -- Elektrolučno zavarivanje svornjaka za metalne materijale
3. HRN EN ISO 15607 - Specifikacija i kvalifikacija postupaka zavarivanja za metalne materijale. Opća pravila
4. HRN EN 1011 - Zavarivanje -- Preporuke za zavarivanje metalnih materijala
5. HRN EN ISO 3834 - Zahtjevi za kvalitetu zavarivanja taljenjem metalnih materijala
6. HRN EN ISO 9692 - Zavarivanje i srodni procesi - Preporuke za pripremu spoja
7. HRN EN ISO 15609 - Specifikacija i kvalifikacija postupaka zavarivanja za metalne materijale - Specifikacija postupka zavarivanja
8. HRN EN ISO 15614 - Specifikacija i kvalifikacija postupaka zavarivanja za metalne materijale -- Ispitivanje postupka zavarivanja
9. HRN EN ISO 9606-1 - Provjera osposobljenosti zavarivača - Zavarivanje taljenjem - Čelici
10. HRN EN ISO 17637 - Nerazorno ispitivanje zavara - Vizualno ispitivanje zavarenih spojeva nastalih taljenjem
11. HRN EN ISO 17638 - Nerazorno ispitivanje zavara - Ispitivanje magnetnim česticama
12. HRN EN ISO 3452 - Nerazorno ispitivanje - Ispitivanje penetrantima
13. HRN EN ISO 17640 - Nerazorno ispitivanje zavara - Ultrazvučno ispitivanje - Tehnike, razine ispitivanja i ocjenjivanje

Antikorozivna zaštita:

1. HRN EN ISO 2808 - Boje i lakovi - Određivanje debljine filma
2. HRN EN ISO 8501 - Priprema čeličnih podloga prije nanošenja boja i srodnih proizvoda - Vizualna procjena čistoće površine
3. HRN EN ISO 8503 - Priprema čeličnih podloga prije nanošenja boja i srodnih proizvoda -- Svojstva Hrapavosti površina čeličnih podloga čišćenih mlazom abraziva
4. HRN EN ISO 12944 - Boje i lakovi - Zaštita od korozije čeličnih konstrukcija zaštitnim sustavom boja
5. HRN EN ISO 1461 - Vruće pocinčane prevlake na željeznim i čeličnim predmetima

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 39 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

4. TEHNIČKI UVJETI ZA ZIDANU KONSTRUKCIJU I ZIDARSKE RADOVE OPĆENITO

Prilikom izvedbe zidane konstrukcije i zidarskih radova prema projektu i troškovniku izrađenog na osnovu ovog projekta konstrukcije, izvođač radova mora se pridržavati svih uvjeta i opisa u projektu i troškovniku kao i važećih propisa, a posebno Tehničkog propisa za građevinske konstrukcije (NN br.17/17, 75/20).

Za nosive elemente konstrukcije koji su eventualno projektom ili troškovnikom predviđeni kao zidani zidovi zahtijeva se da ti elementi konstrukcije budu od zidnih elemenata Skupine 1 ili 2 i I. kategorije proizvodnje te morta zadanog sastava izvedeni u skladu s razredom izvedbe "B".

Materijali koji se upotrebljava za zidarske radove mora biti ispravan, kvalitetan, a na zahtjev izvođač mora predložiti važeće certifikate, tehnička dopuštenja i izjave o sukladnosti proizvoda ili dati ispitati prema važećim propisima i normama zahtijevanim u Tehničkom propisu za zidane konstrukcije.

Materijal koji je upotrebljavan mora zadovoljiti slijedeće norme:

- HRN EN 771-1:2005 Specifikacije za zidne elemente – 1. dio: Opečni zidni elementi
- HRN EN 771-2:2005 Specifikacije za zidne elemente – 2. dio: Vapnenosilikatni zidni elementi
- HRN EN 771-3:2005 Specifikacije za zidne elemente – 3. dio: Betonski zidni elementi (gusti i lagani agregat)
- HRN EN 771-4:2004 Specifikacije za zidne elemente – 4. dio: Zidni elementi od porastoga betona
- HRN EN 771-4/A1:2005 Specifikacije za zidne elemente – 4. dio: Zidni elementi od porastoga betona
- HRN EN 771-5:2005 Specifikacije za zidne elemente – 5. dio: Zidni elementi od umjetnoga kamena
- HRN EN 771-6:2006 Specifikacije za zidne elemente – 6. dio: Zidni elementi od prirodnoga kamena
- HRN EN 12859:2002 Gipsani blokovi – Definicije, zahtjevi i ispitne metode
- HRN EN 998-2:2003 Specifikacije morta za zide – 2. dio: Mort za zide
- HRN CEN/TR 15225:2006 Smjernice za tvorničku kontrolu proizvodnje za označavanje oznakom CE (potvrđivanje sukladnosti 2+) za projektirane mortove
- HRN EN 13501-1:2002 Razredba građevnih proizvoda i građevnih elemenata prema ponašanju u požaru – 1. dio: Razredba prema rezultatima ispitivanja reakcije na požar
- HRN EN 459-1:2004 Građevno vapno – 1. dio: Definicije, specifikacije i kriteriji sukladnosti
- HRN EN 459-3:2004 Građevno vapno – 3. dio: Vrednovanje sukladnosti
- HRN EN 413-1:2004 Zidarski cement – 1. dio: Sastav, specifikacije i kriteriji sukladnosti
- HRN EN 197-2:2004 Cement – 2. dio: Vrednovanje sukladnosti
- HRN CR 14245:2004 Vodič za primjenu EN 197-2 »Vrednovanje sukladnosti«
- HRN EN 13279-1:2006 Veziva i žbuke na osnovi gipsa – 1. dio: Definicije i zahtjevi
- HRN EN 13139:2003 Agregati za mort
- HRN EN 13055-1:2003 Lagani agregati – 1. dio: Lagani agregati za beton, mort i mort za zalijevanje
- HRN EN 13139/AC:2006 Agregat za mort
- HRN EN 13055-1/AC:2006 Lagani agregati – 1. dio: Lagani agregati za beton, mort i mort za zalijevanje

Kontrolu zahtijevane kvalitete opeke i morta kao i kvalitete morta provesti i prema europskim normama:


- | | |
|---|--|
| -zapreminska masa i poroznost svježeg morta | EN 1015-7 |
| -konzistencija svježeg morta | EN 1015-3 |
| -tlačna i savojna vlačna čvrstoća morta | EN 1015-11 |
| -tlačna čvrstoća opeke | EN 771-1, EN 772-1, EN 772-3, EN 772-13, EN 772-16 |

Uskladištenje materijala, koji se koriste za zidanje, mora biti takvo da nije moguće oštećenje do stupnja kada nisu pogodni za korištenje. Opeka se ne smije polagati na površine koje sadrže kemijske nečistoće, klinker ili pepeo, niti na novo betonirane ploče, dok ta konstrukcija nema dovoljnu nosivost. U zimi opeku koja nije otporna na mraz potrebno je skladištiti u zatvorenim prostorima gdje temperatura nije niža od 0°C.

Cement i vapno trebaju biti zaštićeni od djelovanja vlage za vrijeme transporta i skladištenja. Veziva skladištiti odvojeno tako da ne dođe do miješanja. Pijesak različitih tipova treba pohraniti odvojeno na tvrdj podlozi, gdje neće biti onečišćen.

Mort treba biti miješan u omjerima materijala kako je određeno projektom morta, a koji je dužan dostaviti izvođač. Navedenim projektom se mora postići projektirana marka morta. Sav pribor koji se koristi pri miješanju i transportu treba održavati čistim. Nakon što se mort izmiješa i izvađen je iz miješalice ne smije mu se dodavati nikakav materijal. Mort mora biti upotrijebljen prije nego počne vezivanje. Mort mora imati plastičnu konzistenciju određenu normama za mort. Unaprijed pripremljeni mort treba rabiti u skladu sa uputama proizvođača i prije kraja roka uporabe deklariranog od proizvođača.

Zidne elemente treba postavljati u pravilan zidni vez. Opeka mora biti čista i neoštećena. Prije nego se opeka počne postavljati u mort mora imati potrebnu vlažnost da se postigne što bolja prionjivost sa mortom. Stoga se preporuča kvašenje elemenata prije polaganja u mort. Duljinu kvašenja odrediti ovisno o konzistenciji morta, tipu opeke i preporukama pojedinih radova i propisa danih u ovom projektu.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 40 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

Zidanje je potrebno obustaviti ako temperatura padne ispod +5°C ili je veća od +35°C.

Kod izvedbe vertikalnih serklaža opeku je potrebno ozidati tako da zid završava na "šmorc". Horizontalne serklaže na razini stropova betonirati zajedno sa stropnom konstrukcijom.

Novoizvedene zidove potrebno je zaštititi od mehaničkih oštećenja i utjecaja nevremena. Vrhovi zidova trebaju biti pokriveni vodonepropusnim presvlakama. Zidovima se ne smije dopustiti prebrzo sušenje, stoga ih je u vrućim danima potrebno vlažiti dok ne postigne odgovarajuću čvrstoću.

Kvaliteta zidanja mora biti u skladu sa zahtijevanom kvalitetom zidova u ovom projektu, prema važećim propisima za zidane konstrukcije, a u nedostatku državnih normi koristiti pripadne euronorme.

5. TEHNIČKI UVJETI ZA DRVENU KONSTRUKCIJU

Prilikom izvedbe drvene konstrukcije prema projektu i troškovniku izrađenog na osnovu ovog projekta, izvođač radova mora se pridržavati svih uvjeta i opisa u projektu i troškovniku kao i važećih propisa, a posebno:


- HRN EN 1995-1-1:2013 Projektiranje drvenih konstrukcija - Dio 1-1: Općenito - Zajednička pravila i pravila za građevine (EN 1995-1-1:2004 + AC:2006)
- HRN EN 16351:2015 Drvene konstrukcije – Križno lamelirano drvo – Zahtjevi (EN 16351:2015)
- HRN EN 460 Trajnost drva i proizvoda na osnovi drva – Prirodna trajnost masivnog drva – Upute za određivanje zahtjeva za trajnost drva u odnosu na razrede opasnosti
- HRS CEN/TS 1099 Uslojeno drvo – Biološka trajnost – Smjernice za ocjenu upotrebljivosti uslojenog drva u različitim uporabnim razredima
- HRN EN 599-2:2016 Trajnost drva i proizvoda na osnovi drva – Učinkovitost preventivnih sredstava za zaštitu drva određena biološkim ispitivanjima – 2. Dio: Klasifikacija i označivanje
- HRI CEN/TR 12872 Ploče na osnovi drva – Smjernice za uporabu nosivih ploča za podove, zidove i stropove
- HRN EN 335:2013 Trajnost drva i proizvoda na osnovi drva – Upotreba razreda: definicije, primjena na cjelovito drvo i ploče na osnovi drva (EN 335:2013)
- HRN EN 13183-1:2008 Sadržaj vode u drvu – 1. dio: Određivanje gravimetrijskom metodom (EN 13183-1:2002+AC:2003)
- HRN EN 13183-2:2008 Sadržaj vode u drvu – 2. dio: Procjenjivanje elektrootpornom metodom (EN 13183-2:2002+AC:2003)
- HRN EN 14081-1:2019 Drvene konstrukcije - Konstrukcijsko drvo pravokutnoga poprečnog presjeka razvrstano prema čvrstoći - 1. dio: Opći zahtjevi (EN 14081-1:2016+A1:2019)
- HRN EN 14081-2:2018 Drvene konstrukcije - Konstrukcijsko drvo pravokutnoga poprečnog presjeka razvrstano prema čvrstoći - 1. dio: Strojno razvrstavanje; dodatni zahtjevi za početno ispitivanje tipa (EN 14081-2:2018)
- HRN EN 14080:2013 Drvene konstrukcije – Lijepljeno lamelirano drvo i lijepljeno cjelovito drvo – Zahtjevi (EN 14080:2013)
- HRN EN 13986:2015 Ploče na osnovi drva za uporabu u graditeljstvu – karakteristike, ocjenjivanje sukladnosti i označavanje (EN 13986:2004+A1:2015)
- HRN EN 14592:2012 Drvene konstrukcije – Štapasta spajala – Zahtjevi (EN 14592:2008+A1:2012)
- HRN EN 14545:2008 Drvene konstrukcije – Neštapasti spojni elementi – Zahtjevi (EN 14545:2008)
- HRN EN 912:2011 Spajala za drvo – Specifikacije za moždanike za drvo (EN 912:2011)
- HRN EN 12436:2005 Adhezivi za nosive drvene konstrukcije – Kazeinski adhezivi – Klasifikacija i zahtjevi izvedbe (EN 12436:2001)
- HRN EN 301:2017 Fenolni i aminoplastični adhezivi za nosive drvene konstrukcije – Klasifikacija i zahtjevi izvedbe (EN 301:2017)
- HRN EN 15425:2008 Jednokomponentni poliuretanski adhezivi za nosive drvene konstrukcije – Klasifikacija i zahtjevi izvedbe (EN 15425).

Sva građa koja se koristi u drvenim konstrukcijama mora odgovarati projektiranoj klasi kvaliteta.

Elementi drvene konstrukcije se na gradilištu izvode od drvnih proizvoda, mehaničkih spajala, i zaštitnih sredstava proizvedenih prema pravilima nevedenim u Tehničkom prislu za građevinske konstrukcije (NN 17/17).

Prije izvođenja elemenata drvene konstrukcije izvođač mora:

- pregledati svaku otpremnicu i oznaku na drvnim proizvodima, mehaničkim spajalima, ljepilima, zaštitnim sredstvima i drugim građevnim proizvodima, koji se koriste,

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 41 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

- vizualno kontrolirati drvene proizvode, ambalažu mehaničkih spajala, ljepila, zaštitnih sredstava i ambalaže ostalih građevnih proizvoda da se utvrde moguća oštećenja,
- utvrditi sadržaj vode drvnih odnosno predgotovljenih proizvoda.

Sadržaj vode drvnih proizvoda se utvrđuje neposredno prije izvođenja elemenata drvene konstrukcije u skladu sa normama HRN EN 13183-1 i HRN EN 13183-2.

Prije početka izvođenja elemenata drvene konstrukcije provode se kontrolna ispitivanja građevnih proizvoda u slučaju sumnje.

Elementi drvene konstrukcije moraju biti označeni smjerom montiranja ako to nije jasno vidljivo iz njihovog oblika. Prilikom transporta do gradilišta i po gradilištu te prilikom montaže potrebno je u svemu se pridržavati zahtjeva iz projekta drvene konstrukcije i osigurati da se drveni proizvodi i predgotovljeni elementi ne dovedu u položaj neusklađen s projektom koji bi mogao prouzročiti prekoračenje naprezanja u odnosu na ona u eksploataciji, gubitak stabilnosti elementa ili prevrtanje.

Krojenje drvnih proizvoda radi se u pravilu na zato pripremljenoj i natkrivenoj podlozi odnosno stolu, na kojem je nacrtana konstrukcija sa svim detaljima i nadvišenjima u prirodnoj veličini uz primjenu preciznih alata, osim u slučaju jednostavnih elemenata drvene konstrukcije (rogovi za krovšte i sl.) ili elemenata drvene konstrukcije čiji se pojedini dijelovi mogu spojiti istovremeno u konačnom položaju, podloga na kojoj se krojenje drvnih proizvoda radi ne mora imati na sebi nacrtanu konstrukciju u prirodnoj veličini. Pri izradi tesarski veza na spoju rog podrožnica maksimalna dubina zasjecanja smije biti $h/6$ - $h/4$ ovisno o nagibu prema važećim propisima.

Prilikom krojenja drvnih proizvoda, preostali dijelovi koji će se ugraditi moraju biti nakon krojenja primjereno uskladišteni i tako označeni da ne dođe u sumnju o kojoj vrsti i kojem razredu proizvoda se radi. Kod rešetkastih nosača potrebno je prekontrolirati krajeve pojedinih elemenata rešetke na postojanje kvrga i raspuklina te elemente koji ne zadovoljavaju kriterije ugradbe odbaciti.

Rupe, utori i zarezi za spajala moraju biti izvedeni s takvom preciznošću da se osiguraju projektom predviđena svojstva spoja. Smatra se da je prethodni uvjet ispunjen ako se rupe za spajala izvede istovremeno na svim elementima istog spoja privremeno složenim u konačni položaj. Ugradba spajala provodi se u takvom privremenom položaju elemenata konstrukcije kojim se osigurava projektirano nadvišenje.


Tijekom izvođenja drvena konstrukcija mora biti osigurana od opterećenja prouzročenih samom izvedbom (uključujući od opreme koja se koristi pri izvođenju ili samih postupaka izvedbe) kao i od utjecaja vjetra ili nedovršenosti konstrukcije u skladu s projektom drvene konstrukcije. Sva se privremena učvršćenja i pridržanja moraju ostaviti u drvenoj konstrukciji dok drvena konstrukcija ne bude izvedena do onog stupnja koji dopušta njihovo sigurno uklanjanje.

Lijepljenje na gradilištu dopušteno je samo u kontroliranim uvjetima u skladu sa tehničkom uputom proizvođača ljepila, zahtjevima iz projekta drvene konstrukcije i odredbama Tehničkog propisa. Lijepiti se smiju samo elementi čija je površina prethodno pripremljena (osušena, odmašćena, otprašena i sl.) u skladu s projektom i prema tehničkoj uputi proizvođača. Pri izvođenju lijepljenih spojeva zabranjuje se brusnim papirom popravljati neravne površine. Pri izvođenju lijepljenih spojeva sadržaj vode drvnog proizvoda na mjestu spoja mora se kontrolirati neposredno prije lijepljenja u skladu s odgovarajućom normom iz Tehničkog propisa. Maksimalna razlika sadržaja vode drvnog proizvoda na mjestu spoja ne smije biti veća od 2% u odnosu na projektom određen sadržaj vode.

Svi spojevi moraju biti izvedeni sa ljepilima istog porijekla, kao i ljepilo s kojim je izvedeno međusobno lijepljenje lamela u slučaju lameliranih nosača. Ljepilo se mora pripremiti i upotrijebiti na način i u vremenu kako je to određeno tehničkom uputom proizvođača. Lijepljeni spoj se mora tretirati prema tehničkoj uputi proizvođača. Pritisak za vrijeme lijepljenja mora biti ravnomjerno raspoređen po čitavoj površini spoja. Pritisak mora biti u skladu sa tehničkom uputom proizvođača, a ni u kojem slučaju ne smije biti manji od 50 N/cm². Trajanje pritiska mora odgovarati karakteristikama upotrijebljenog ljepila i mikroklimatskim uvjetima u kojima se lijepi.

U toku vezivanja ljepila nije dopušteno pomicanje elemenata. Kontrola lijepljenog spoja i čvrstoća ljepila moraju se u lijepljenoj konstrukciji kontrolirati i poslije završetka lijepljenja, što se postiže ispitivanjem probnih uzoraka izrađenih u istim uvjetima i identičnim okolnostima kao i kod osnovne lijepljene konstrukcije ili uzimanjem probnih uzoraka iz osnovne konstrukcije odgovarajućom primjenom normi niza HRN EN 15416 i niza HRN EN 302 (1-4).

Izvođač mora prije početka ugradnje u drvenu konstrukciju provjeriti je li izrađeni odnosno proizvedeni predgotovljeni element (uključivo sadržaj vode tog elementa utvrđen neposredno prije ugradnje) u skladu sa zahtjevima iz projekta drvene konstrukcije, te je li tijekom rukovanja i skladištenja predgotovljenog elementa došlo do njegovog oštećivanja, deformacije ili druge promjene koja bi bila od utjecaja na tehnička svojstva drvene konstrukcije.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 42 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

Nadzorni inženjer neposredno prije ugradnje predgotovljenog elementa u drvenu konstrukciju mora:

- provjeriti da li je za predgotovljeni element, izrađen prema projektu drvene konstrukcije, dokazana njegova uporabljivost u skladu s projektom.
- provjeriti postoji li za predgotovljeni element proizveden prema tehničkoj specifikaciji isprava o sukladnosti te da li je predgotovljeni element sukladan zahtjevima iz projekta drvene konstrukcije,
- provjeriti da li je predgotovljeni element postavljen u skladu s projektom drvene konstrukcije i Prilogom «D» ovoga Propisa, odnosno s tehničkom uputom za ugradnju i uporabu,
- dokumentirati nalaze svih provedenih provjera zapisom u građevinski dnevnik.

Tijekom transporta, obrade, međusklađenja, montaže i uporabe potrebno je spriječiti vlaženje drvene građe, izbjegavanjem izravnog kontakta sa vodom ili tlom, ispravnim slaganjem elementa i natkrivanjem. Elemente drvene konstrukcije treba slagati u slojeve tako da su natkriveni, međusobno razmaknuti i izloženi stalnom provjetranju. Pri skladištenju na slobodnom prostoru lijepljeno lamelirano drvo, namijenjeno ugradnji u konstrukciju, obvezno se mora u što kraćem periodu ugraditi.

Nije dopuštena preventivna zaštita (impregnacija) primjenom kemijskih zaštitnih sredstava na gradilištu osim u slučaju nanošenja završnog premaza kada je to određeno projektom drvene konstrukcije, te na popravak zaštite koji je nužan zbog eventualnog oštećenja zaštite prilikom transporta, obrade, međusklađenja i montaže elemenata drvene konstrukcije.

Drvenu konstrukciju je potrebno zaštititi premazivanjem zaštitnim sredstvima koja sprečavaju paljenje ili protupožarnim kemijskim sredstvima prema trenutno važećim propisima.

Drvene konstrukcije je potrebno zaštititi od vlage i to prikladnim sredstvima za zaštitu od vlage kao što su: lazurne boje, bezbojni lakovi, pokrivno pigmentirani lakovi i dr. Osim toga drvenu građu i konstrukciju je potrebno zaštititi od štetnog i razornog djelovanja gljiva i insekata. Sva drvena građa se mora očistiti od kore, prljavština i iverja, a nakon što je obrađena i spojena mora se premazati zaštitnim sredstvom koje može biti organskog ili anorganskog porijekla. Kemijski sastav zaštitnih sredstava kao i njihova svojstva moraju odgovarati normama: HRN EN 351-1:2008, HRN EN 599-1:2014, HRN EN 599-2:2016, HRN EN 15228:2009, HRN EN 927-1:2013, HRN EN 927-2:2014, HRN EN 971-1:2002 i HRN EN 13501-1:2019.

U slučaju izvođenja radova zaštite moraju se spriječiti emisija opasnih tvari u okoliš i provoditi primjerene mjere zaštite na radu. Prilikom nanošenja zaštitnog sredstva potrebno je u svemu se pridržavati tehničke upute proizvođača i zahtjeva iz projekta drvene konstrukcije. Prije nanošenja zaštitnih sredstava potrebno je površinu elementa konstrukcije očistiti prema zahtjevima projekta i u skladu sa tehničkom uputom proizvođača. Za zaštitu elemenata konstrukcije sa lijepljenim spojevima nije dopuštena upotreba zaštitnog sredstva (premaza) koje kemijski reagira sa upotrebljenim ljepilom. Tijekom izvođenja drvene konstrukcije potrebno je gospodariti, u skladu s posebnim propisom, s otpadnim količinama zaštitnih sredstava.

Pri dokazivanju uporabljivosti zaštite drvene konstrukcije treba uzeti u obzir:

- zapise u građevinskom dnevniku o svojstvima i drugim podacima o zaštiti drvene konstrukcije,
- dokaze uporabljivosti (rezultate ispitivanja, zapise o provedenim postupcima i dr.) koje je izvođač osigurao tijekom provođenja postupaka zaštite drvene konstrukcije,
- uvjete građenja i druge okolnosti koje prema građevinskom dnevniku i drugoj dokumentaciji koju izvođač mora imati na gradilištu, te dokumentaciju koju mora imati proizvođač građevnog proizvoda, mogu biti od utjecaja na tehnička svojstva zaštite drvene konstrukcije.

6. TEHNIČKI UVJETI SUSTAVA OD POLIMERA ARMIRANIH VLAKNIMA

Prilikom korištenja MAPEI proizvoda za injektiranje i FRCM sustava prema projektu i troškovniku izrađenog na osnovu ovog projekta, izvođač radova mora se pridržavati svih uvjeta i opisa u projektu i troškovniku kao i važećih propisa.

Izvođač je dužan osigurati dokaze o kvaliteti radova i ugrađenih proizvoda i opreme, statistički obrađenim rezultatima obavljenih ispitivanja i na drugi način, te certifikatima izdanim prema važećim tehničkim propisima i svim uvjetima danim u ovom poglavlju.

Materijal koji je upotrebljavan mora zadovoljiti slijedeće norme:

- HRN EN 1504-1:2001

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija –



- HRN EN 1504-2:2004

- nHRN EN 1504-3

- HRN EN 1504-4:2004

- HRN EN 1504-5:2005

- prEN 1504-6

- prEN 1504-7

- HRN EN 1504-8:2005

- HRN ENV 1504-9:2001

- HRN EN 1504-10:2004

- EN 998-1:2010

- EN 998-2:2010

- HRN EN 12188

- HRN EN 12636

- HRN EN 12615

Definicije, zahtjevi, nadzor nad kakvoćom i vrednovanje sukladnosti – 1. dio: Definicije (EN 1504-1:1998)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 2. dio: Sustavi površinske zaštite (EN 1504-2:2004)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 3. dio: Konstrukcijski i nekonstrukcijski popravak (prEN 1504-3:2005)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 4. dio: Konstrukcijsko lijepljenje (EN 1504-4:2004)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 5. dio: Injektiranje betona (EN 1504-5:2005)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 6. dio: Sidrenje armature

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 7. dio: Zaštita armature od korozije

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 8. dio: Kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti (EN 1504-8:2005)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, nadzor nad kakvoćom i vrednovanje sukladnosti – 9. dio: Opća pravila za uporabu proizvoda i sustava

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti – 10. dio: Primjena proizvoda i sustava na gradilištu i kontrola kvalitete radova

Specifikacija morta za zide – 1. dio: Vanjska i unutarnja žbuka

Specifikacija morta za zide – 2. dio: Mort za zide

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Metode ispitivanja – Određivanje prionljivosti čelika na čelik za određivanje svojstava konstrukcijskih čelika (EN 12188:1999)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Metode ispitivanja – Određivanje prijanjanja betona na beton (EN 12636:1999)

Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija – Metode ispitivanja – Određivanje posmične čvrstoće po kosome presjeku (EN 12615:1999)

Ispod su navedeni tehnički listovi proizvoda koji se koriste za sanaciju.

**Proizvodi za injektiranje pukotina****MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO ili jednakovrijedno**

| PRODUCT IDENTITY | | | |
|--|--|--|--------------------------------|
| Type of mortar (EN 998-2): | G - Guaranteed-performance, general-purpose masonry mortar for external use on elements with structural requirements | | |
| Appearance: | powder | | |
| Colour: | available in 7 different colours | | |
| Type of hydraulic binder (EN 459-1): | NHL 3.5 and NHL 5 | | |
| Maximum size of aggregate (EN 1015-1) (mm): | 1.5 | | |
| Bulk density (kg/m³): | 1,500 | | |
| Chloride content (EN 1015-17) (%): | Requirements according to EN 998-2 | Performance of product | |
| | < 0.1 | < 0.05 | |
| APPLICATION DATA OF PRODUCT (at +20°C - 50% R.H.) | | | |
| Mixing ratio: | 100 parts of Mape-Antique Allettamento with 18-20 parts of water (4.5-5 litres of water per 25 kg bag of product) | | |
| Appearance of blend: | thixotropic | | |
| Consistency of fresh mortar (EN 1015-3) (mm): | 175 | | |
| Apparent density of fresh mortar (EN 1015-6) (kg/m³): | 1,950 | | |
| Porosity of the mix while still fresh (EN 1015-7) (%): | 6 | | |
| Application temperature range: | from +5°C to +35°C | | |
| Workability time of fresh mortar (EN 1015-9): | approx. 60 minutes | | |
| Minimum applicable thickness (mm): | 5 | | |
| Maximum applicable thickness per layer (mm): | 30 | | |
| Performance characteristic | Test method | Requirements according to EN 998-2 | Performance of product |
| Compressive strength after 28 days (N/mm²): | EN 1015-11 | from Class M 1 (> 1 N/mm²) to Class M 5 (> 25 N/mm²) | Class M 5 |
| Bond strength to substrate (N/mm²): | EN 1015-12 | not required | ≥ 0.5 Failure mode (FP) = B |
| Initial shear strength (N/mm²): | EN 998-2 Appendix C | tabulated value | 0.15 |
| Capillary action water absorption [kg/(m²·min ^{0.5})]: | EN 1015-18 | declared value | < 0.3 |
| Coefficient of permeability to water vapour (µ): | EN 1015-19 | tabulated value | 15/35 |
| Thermal conductivity (λ _{10,dry}) (W/m·K): | EN 1745 | tabulated value | 0.77 |
| Reaction to fire: | EN 13501-1 | value declared by manufacturer | Class A1 |
| Resistance to sulphates (%): | ASTM C 1012 mod. | not required | < 0.02 |
| Saline efflorescence (after semi-immersion in water): | / | not required | absent |

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 45 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

MAPE-ANTIQUE I-15 ili jednakovrijedno

| PRODUCT IDENTITY | | |
|---|---|------------------------|
| Appearance: | powder | |
| Colour: | white | |
| Maximum size of aggregate (EN 1015-1) (µm): | 100 | |
| Bulk density (kg/m³): | 1,100 | |
| APPLICATION DATA (at +20°C and 50% R.H.) | | |
| Mixing ratio: | 100 parts of Mape-Antique I-15 with 30 parts of water (6 litres of water per 20 kg bag of product) | |
| Appearance of mix: | super-fluid | |
| Bleeding (NorMaL M33-87): | absent | |
| Fluidity of mix (EN 445) (s): | < 30 (initial) < 30 (after 60 min.) | |
| Bulk density of fresh mortar (EN 1015-6) (kg/m³): | 1,950 | |
| Application temperature range: | from +5°C to +35°C | |
| Workability time of fresh mortar (EN 1015-9): | approx. 60 min. | |
| FINAL PERFORMANCE (30% mixing water) | | |
| Performance characteristic | Test method | Performance of product |
| Compressive strength after 28 days (N/mm²): | EN 196-1 | 15 |
| Reaction to fire: | EN 13501-1 | Class A1 |
| Resistance to sulphates: | Anstett test | high |
| Saline efflorescence (after semi-immersion in water): | / | absent |

**FRCM sustav****MAPEGRID C 200 ili jednakovrijedno**

| TECHNICAL DATA (typical values) | |
|---|----------------------------|
| PRODUCT IDENTITY | |
| Type of fibre: | high-strength carbon fibre |
| Weight (g/m ²): | 200 (fibres only) |
| Mesh size (mm): | 10 x 10 |
| Density of fibre (g/cm ³): | 1.83 |
| APPLICATION DATA | |
| Maximum load per unit of width (kN/m): | > 260 |
| Modulus of elasticity (GPa): | 252 ± 2% |
| Load-resistant area per unit of width (mm ² /m): | 55.00 |
| Equivalent thickness of dry fabric (mm): | 0.055 |
| Elongation at failure (%): | 2 |

MAPEWRAP FIOCCO ili jednakovrijedno

| TECHNICAL DATA (typical values) | | | |
|---|--|----------------------|----------------------|
| PRODUCT IDENTITY | | | |
| | MapeWrap C FIOCCO | MapeWrap G FIOCCO | MapeWrap B FIOCCO |
| Type of fibre: | high-strength carbon | Type E glass | high-strength basalt |
| Appearance: | "cord" formed by one-directional fibres wrapped in a protective gauze sheath | | |
| Density (g/cm ³): | 1.8 | 2.66 | 2.67 |
| Tensile strength of fibres (N/mm ²): | 4,830 | 2,290 | 2,900 |
| Modulus of elasticity of fibres (N/mm ²): | 234,000 | 81,400 | 85,000 |
| Elongation at failure (%): | 2 | 2.8 | 3.4 |
| Equivalent surface area of dry fabric (mm ²): | | | |
| Ø 6: | 15.43 | 14.44 | – |
| Ø 8: | 20.72 | 18.95 | – |
| Ø 10: | 25.77 | 24.36 | 23.97 |
| Ø 12: | 31.08 | 28.87 | 28.46 |



MAPEWRAP 21 ili jednakovrijedno

TECHNICAL DATA (typical values)

PRODUCT IDENTITY

| | component A | component B |
|--|---------------------------|---------------------------|
| Consistency: | liquid | liquid |
| Colour: | transparent yellow | transparent yellow |
| Specific gravity (g/cm ³): | 1.12 | 1 |
| Brookfield viscosity (mPa·s): | 380 (shaft 1 - rev. 5) | 50 (shaft 1 - rev. 50) |

APPLICATION DATA

| | |
|---|--|
| Mix ratio: | component A : component B = 4 : 1 |
| Mix consistency: | liquid |
| Colour of mix: | transparent yellow |
| Specific gravity of the mix (g/cm ³): | 1.1 |
| Brookfield viscosity (mPa·s): | 300 (shaft 1 - rev. 10) |
| Workability time: - at +10°C: - at +23°C: - at +30°C: | 60' 40' 20' |
| Setting time: - at +10°C: - at +23°C: - at +30°C: | 90' 50' 30' |
| Application temperature (°C): | from +10 to +30 |
| Adhesion to concrete (N/mm ²): | > 3 (after 7 days at +23°C - concrete failure) |
| Tensile strength (ASTM D 638) (N/mm ²): | 30 |
| Tensile elongation (ASTM D 638) (%): | 1.2 |
| Compressive strength (ASTM C 579) (N/mm ²): | 65 |
| Flexural strength (ISO 178) (N/mm ²): | 55 |
| Modulus of elasticity under compression (ASTM C 579) (N/mm ²): | 2000 |
| Modulus of elasticity in flexion (ISO 178) (N/mm ²): | 2500 |

Mapefix EP 470 Seismic ili jednakovrijedno**TECHNICAL DATA (typical values)****PRODUCT IDENTITY****Consistency:** thixotropic paste**Colour:** light grey**Density (g/cm³):** 1.41**APPLICATION DATA (at +23°C and 50% R.H.)****Application temperature range:** from +5°C to +40°C**Start setting time (T_{gel}):** see table 1**Final hardening time (T_{cure}):** see table 1**PERFORMANCE CHARACTERISTICS****Compressive strength (EN ISO 604) (N/mm²):** 80**Flexural strength (EN ISO 178) (N/mm²):** 58**Modulus of elasticity (EN ISO 604) (N/mm²):** 8624**Resistance to UV rays:** good**Chemical resistance:** excellent**Resistance to water (EN 12390-8):** excellent**In-service temperature range:** from -40°C to +72°C**Electrical resistivity (IEC 93):** 1.2x10¹² Ω m**Thermal conductivity (IEC 60093):** 0.47 W/m·K**Size of anchor:** see tables 2 and 3**Recommended loads:** see tables 6 and 7**Consumption:** see tables 8 and 9**Reaction time of product**

| Temperature of substrate ⁽⁰⁾ | Start setting time (T _{gel}) | Final hardening time (T _{cure}) |
|---|--|---|
| | | dry, damp or wet substrate |
| °C | minutes/hours | hours |
| 0 | 3 h 20' | 54 h |
| +5 | 2 h 30' | 41 h |
| +10 | 1 h 40' | 28 h |
| +20 | 50' | 16 h |
| +30 | 20' | 12 h |

Table 1

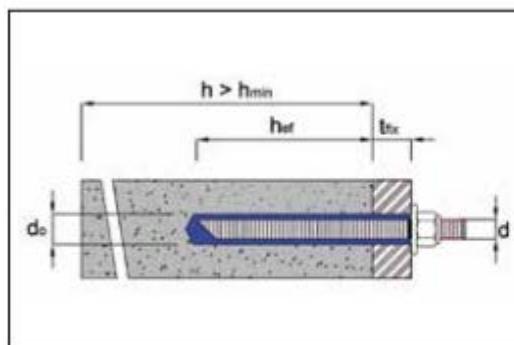


| Installation parameters for threaded bar | | | | | | | | | | |
|---|-------------------|----------------------|------------------------------------|-----|-----|------------------------------------|-----|-----|-----|-----|
| Threaded bar | | | M8 | M10 | M12 | M16 | M20 | M24 | M27 | M30 |
| Diameter of threaded bar | d | mm | 8 | 10 | 12 | 16 | 20 | 24 | 27 | 30 |
| Diameter of hole in concrete | d ₀ | mm | 10 | 12 | 14 | 18 | 24 | 28 | 30 | 35 |
| Minimum distance from edge | c _{min} | mm | 40 | 50 | 60 | 80 | 100 | 120 | 135 | 150 |
| Minimum pitch between bars | s _{min} | mm | 40 | 50 | 60 | 80 | 100 | 120 | 135 | 150 |
| Minimum and maximum anchoring depth of threaded bar | h _{ef} | h _{ef, min} | mm | 60 | 60 | 70 | 80 | 90 | 96 | 110 |
| | | h _{ef, max} | mm | 160 | 200 | 240 | 320 | 400 | 480 | 540 |
| Minimum thickness of concrete element | h _{min} | mm | h _{ef} + 30 mm (≥ 100 mm) | | | h _{ef} + 2 d ₀ | | | | |
| Required tightening torque | T _{test} | Nm | 10 | 20 | 40 | 80 | 130 | 200 | 270 | 300 |

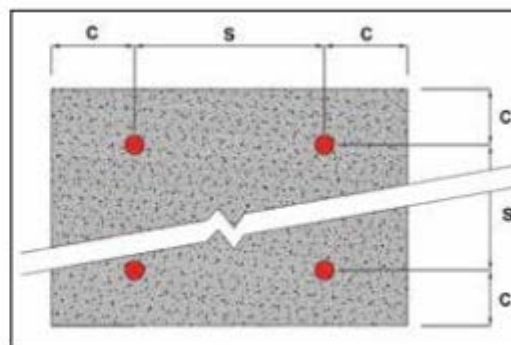
Table 2

| Installation parameters for reinforcing bars | | | | | | | | | | |
|--|------------------|----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| Reinforcing bar | | | Ø8 | Ø10 | Ø12 | Ø14 | Ø16 | Ø20 | Ø25 | Ø28 |
| Diameter of reinforcing bar | d | mm | 8 | 10 | 12 | 14 | 16 | 20 | 25 | 28 |
| Diameter of hole in concrete | d ₀ | mm | 12 | 14 | 16 | 18 | 20 | 25 | 30 | 35 |
| Minimum distance from edge | c _{min} | mm | 40 | 45 | 55 | 63 | 70 | 85 | 105 | 135 |
| Minimum pitch between bars | s _{min} | mm | 40 | 45 | 55 | 63 | 70 | 85 | 105 | 135 |
| Anchoring depth of reinforcing bar | h _{ef} | mm | 80 | 90 | 110 | 125 | 140 | 170 | 210 | 270 |
| Minimum thickness of concrete element | h _{min} | mm | 110 | 120 | 142 | 161 | 180 | 220 | 270 | 340 |

Table 3



Drawing 4



Drawing 5

**CFRP sustav**MapeWrap Primer 1 ili jednakovrijedno

| TECHNICAL DATA (typical values) | | | | |
|--|--|--|---------------------------------------|---------------------------------------|
| | | | | |
| PRODUCT IDENTITY | | | | |
| | Component A | | Component B | |
| Consistency: | liquid | | liquid | |
| Colour: | transparent yellow | | transparent yellow | |
| Density (g/cm³): | 1.12 | | 1 | |
| Brookfield viscosity (mPa·s): | 350 (shaft 1 - rev. 5) | | 50 (shaft 1 - rev. 5) | |
| APPLICATION DATA | | | | |
| Mix ratio: | Component A : Component B = 3 : 1 | | | |
| Consistency of the mix: | liquid | | | |
| Colour of mix: | transparent yellow | | | |
| Density of the mix (g/cm³): | 1.1 | | | |
| Brookfield Viscosity (mPa·s): | 300 (shaft 1 - rev. 10) | | | |
| Workability: – at +10°C: – at +23°C: – at +30°C: | 120' 90' 60' | | | |
| Setting time: – at +10°C: – at +23°C: – at +30°C: | 5-6 h 3-4 h 2-3 h | | | |
| Application temperature: | from +10°C to +30°C | | | |
| Complete curing: | 7 days | | | |
| Adhesion to concrete (N/mm²): | > 3 (after 7 days at +23°C - concrete failure) | | | |
| | | | | |
| FINAL PERFORMANCE | | | | |
| Performance characteristic | Test method | Requirements according to EN 1504-4 | Performance of product | |
| | | | MapeWrap 11 | MapeWrap 12 |
| Linear shrinkage (%): | EN 12617-1 | ≤ 0.1 | 0 (at +23°C) 0.05 (at +70°C) | 0 (at +23°C) 0.03 (at +70°C) |
| Compressive modulus of elasticity (N/mm²): | EN 13412 | ≥ 2,000 | 6,000 | 6,000 |
| Coefficient of thermal expansion: | EN 1770 | ≤ 100 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ (measured between -25°C and +60°C) | 43 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ | 46 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ |
| Glass transition temperature: | EN 12614 | ≥ +40°C | > +40°C | > +40°C |
| Durability (freeze/thaw and hot, damp cycles): | EN 13733 | compressive shear load > tensile strength of concrete | meets specifications | meets specifications |
| | | no failure of steel test sample | | |
| Reaction to fire: | Euroclass | according to value declared by manufacturer | B-s1, d0 | C-s1, d0 |
| Concrete-steel bond strength (N/mm²): | EN 1542 | not required | > 3 (failure of concrete) | |
| Concrete-Carboplate bond strength (N/mm²): | EN 1542 | not required | > 3 (failure of concrete) | |
| BONDED MORTAR OR CONCRETE | | | | |
| Bond strength to concrete: | EN 12636 | failure of concrete | meets specifications | meets specifications |
| Sensitivity to water: | EN 12636 | failure of concrete | meets specifications | meets specifications |
| Shear strength (N/mm²): | EN 12615 | ≥ 6 | > 10 | > 10 |
| Compressive strength (N/mm²): | EN 12190 | ≥ 30 | > 70 | > 70 |
| STRENGTHENING USING BONDED PLATE | | | | |
| Shear strength (N/mm²): | EN 12188 | ≥ 12 | 50° > 35 60° > 29 70° > 25 | 50° > 28 60° > 25 70° > 22 |
| Bond strength: – pull out (N/mm²): | EN 12188 | ≥ 14 | > 18 | > 18 |
| Bond strength: – inclined shear strength (N/mm²): | EN 12188 | 50° ≥ 50 60° ≥ 60 70° ≥ 70 | 50° > 73 60° > 69 70° > 80 | 50° > 58 60° > 60 70° > 70 |

MapeWrap 31 ili jednakovrijedno

| TECHNICAL DATA (typical values) | | |
|--|--|-----------------------------|
| PRODUCT IDENTITY | | |
| | component A | component B |
| Consistency: | paste | liquid |
| Colour: | yellow | transparent yellow |
| Specific gravity (g/cm ³): | 1.05 | 1.12 |
| Brookfield viscosity (mPa-s): | 17.000 (shaft 5 - rev. 10) | 110 (shaft 2 - rev. 100) |
| APPLICATION DATA (after 7 days at +23°C - 50% R.H.) | | |
| Mix ratio: | component A : component B = 4 : 1 | |
| Mix consistency: | gelatinous paste | |
| Colour of mix: | yellow | |
| Specific gravity of the mix (g/cm ³): | 1.06 | |
| Brookfield viscosity (mPa-s): | 6,500 (shaft 3 - rev. 10) | |
| Workability time: - at +10°C: - at +23°C: - at +30°C: | 60' 40' 20' | |
| Setting time: - at +10°C: - at +23°C: - at +30°C: | 90' 50' 30' | |
| Application temperature: | from +5°C to +30°C | |
| Adhesion to concrete (N/mm ²): | > 3 (after 7 days - concrete failure) | |
| Tensile strength* (ASTM D 638) (N/mm ²): | ≥ 40 | |
| Tensile strain* (ASTM D 638) (%): - after 28 days: | ≥ 1.6 | |
| Compressive strength (ASTM D 695) (N/mm ²): | ≥ 70 | |
| Flexural strength* (ISO 178) (N/mm ²): | ≥ 70 | |
| Modulus of elasticity under compression (ASTM D 695) (N/mm ²): | ≥ 3,000 | |
| Modulus of elasticity in flexion (ISO 178) (N/mm ²): | ≥ 2,500 | |
| Tensile modulus of elasticity* (ASTM D 638) (N/mm ²): | ≥ 2,600 | |
| Glass transition temperature Tg (°C) (ASTM E 1640-09): | ≥ 70 (after 3 days at +23°C + 4 days at +60°C) | |

| FINAL PERFORMANCES | | | |
|---|-------------|-------------------------------------|-----------------------------------|
| Performance characteristic | Test method | Requirements according to EN 1504-4 | Performance of product |
| BONDED MORTAR OR CONCRETE | | | |
| Compressive strength (N/mm ²): | EN 12190 | ≥ 30 | > 70 |
| Shear strength (N/mm ²): | EN 12615 | ≥ 6 | > 10 |
| Compressive modulus of elasticity (N/mm ²): | EN 13412 | ≥ 2,000 | > 3,000 |
| STRENGTHENING USING BONDED PLATE | | | |
| Shear strength (N/mm ²): | EN 12188 | ≥ 12 | 50° > 40 60° > 35 70° > 30 |
| Bond strength: - pull out (N/mm ²): | EN 12188 | ≥ 14 | > 20 |
| Bond strength: - inclined shear strength (N/mm ²): | EN 12188 | 50° ≥ 50 60° ≥ 60 70° ≥ 70 | 50° > 90 60° > 85 70° > 100 |

* 5 sample coupons per test series (testing temperature +23°C (+73°F) - 50% H.R.)



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**

k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

52


Datum:

studen 2022.

Postavljanje čeličnih lamela

Adesilex PG1 i PG2 ili jednakovrijedno

| TECHNICAL DATA (typical values) | | | | |
|--|--|--|---|---|
| PRODUCT IDENTITY | | | | |
| | component A | | component B | |
| Consistency: | thick paste | | thick paste | |
| Colour: | grey | | white | |
| Density (kg/l): | 1.72 | | 1.55 | |
| Brookfield viscosity (Pa·s): | 900 (rotor F - 5 revs) | | 600 (rotor D - 2.5 revs) | |
| EMICODE: | EC1 Plus - very low emission | | | |
| APPLICATION DATA OF PRODUCT (at +23°C - 50% R.H.) | | | | |
| | Adesilex PG1 | | Adesilex PG2 | |
| Mixing ratio: | component A : component B = 3 : 1 | | | |
| Consistency of mix: | thixotropic paste | | thixotropic paste | |
| Colour of mix: | grey | | grey | |
| Density of mix (kg/l): | 1.70 | | 1.70 | |
| Brookfield viscosity (Pa·s): | 800 (rotor F - 5 revs) | | | |
| Workability time (EN ISO 9514): – at +10°C: – at +23°C: – at +30°C: | 60 minutes 35 minutes 25 minutes | | 150 minutes 50 minutes 35 minutes | |
| Setting time: – at +10°C: – at +23°C: – at +30°C: | 7-8 hours 3 hours-3 hours 30 minutes 1 hour 30 minutes-2 hours | | 14-16 hours 4-5 hours 2 hours 30 minutes-3 hours | |
| Application temperature range: | from +5°C to +30°C | | from +10°C to +30°C | |
| Complete hardening time: | 7 days | | | |
| FINAL PERFORMANCE | | | | |
| Performance characteristic | Test method | Requirements according to EN 1504-4 | Performance of product | |
| | | | Adesilex PG1 | Adesilex PG2 |
| Linear shrinkage (%): | EN 12617-1 | ≤ 0.1 | 0 (at +23°C) 0.05 (at +70°C) | 0 (at +23°C) 0.03 (at +70°C) |
| Compressive modulus of elasticity (N/mm²): | EN 13412 | ≥ 2,000 | 6,000 | 6,000 |
| Coefficient of thermal expansion: | EN 1770 | ≤ 100 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ (measured between -25°C and +60°C) | 43 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ | 46 x 10 ⁻⁶ K ⁻¹ |
| Glass transition temperature: | EN 12614 | ≥ +40°C | > +40°C | > +40°C |
| Durability (freeze/thaw and hot, damp cycles): | EN 13733 | compressive shear load > tensile strength of concrete | meets specifications | meets specifications |
| | | no failure of steel test sample | | |
| Reaction to fire: | EN 13501-1 | Euroclass | B-s1, d0 | C-s1, d0 |
| Bond strength on damp concrete according to EN 12636 (N/mm²): | EN 1542 | not required | > 3 (failure of concrete) | |
| Concrete-steel bond strength (N/mm²): | EN 1542 | not required | > 3 (failure of concrete) | |
| Concrete-Carboplate bond strength (N/mm²): | EN 1542 | not required | > 3 (failure of concrete) | |
| BONDED MORTAR OR CONCRETE | | | | |
| Bond strength to concrete: | EN 12636 | failure of concrete | meets specifications | meets specifications |
| Sensitivity to water: | EN 12636 | failure of concrete | meets specifications | meets specifications |
| Shear strength (N/mm²): | EN 12615 | ≥ 6 | > 10 | > 10 |
| Compressive strength (N/mm²): | EN 12190 | ≥ 30 | > 70 | > 70 |
| STRENGTHENING USING BONDED PLATE | | | | |
| Shear strength (N/mm²): | EN 12188 | ≥ 12 | θ τ 50° > 35 60° > 29 70° > 25 | θ τ 50° > 28 60° > 25 70° > 22 |
| Bond strength: – pull out (N/mm²): | EN 12188 | ≥ 14 | > 18 | > 18 |
| Bond strength: – inclined shear strength (N/mm²): | EN 12188 | θ σ _o 50° ≥ 50 60° ≥ 60 70° ≥ 70 | θ σ _o 50° > 73 60° > 69 70° > 80 | θ σ _o 50° > 58 60° > 60 70° > 70 |

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 53 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

7. ZEMLJANI RADOVI I RADOVI TEMELJENJA

Sve zemljane radove izvesti u skladu sa zahtjevima danim u tehničkom opisu te statičkom proračunu temeljne konstrukcije.

Projektom nisu predviđeni zemljani radovi osim temeljenja čelične konstrukcije unutar tornja crkve.

8. NADZOR

Pregledi i nadzor trebaju osigurati da se radovi završavaju u skladu s ovim Tehničkim uvjetima i zahtjevima projektnih specifikacija.

Nadzor u ovom kontekstu odnosi se na verifikaciju (potvrđivanje) sukladnosti svojstava proizvoda i materijala koji će se upotrijebiti i na nadzor nad izvedbom radova. Plan nadzora treba identificirati sve nadzore, motrenja i ispitivanja za potrebne dokaze kvalitete.

Glavni nadzor nad provođenjem sustava održavanja kvalitete obavlja glavni nadzorni inženjer (kontinuirano). Glavni nadzorni inženjer može imati pomoćnike-specijaliste iz područja tehnologije betona, proračuna konstrukcije, te prisutnost projektanta koji obavlja projektantski nadzor. U skladu sa zakonskim propisima vanjski nadzor može obavljati i nezavisna ovlaštena organizacija za kontrolu kvalitete.

Izvođač radova mora voditi građevinski dnevnik (prema Pravilniku o vođenju građevinskog dnevnika) koji svakodnevno u vrijeme izvođenja radova ispunjava osoba izvođača, a ovjerava nadzorni inženjer kao i svu ostalu dokumentaciju kakvoće korištenih materijala i izvedenih radova. Svi radovi vode se i preuzimaju kroz građevinski dnevnik i to po fazama rada, pri čemu je nužno da za početak radova naredne faze nadzorni inženjer ocjeni kvalitetu izvedenih radova te nakon toga odobri nastavak radova.

8.1. PROJEKTANTSKI NADZOR

Projektantski nadzor nad izvođenjem predmetnih radova obavlja projektant osobno ili preko svojih suradnika. Taj nadzor vodi brigu da se radovi izvedu prema projektu i njegovim dopunama (ako budu postojale) i svrsishodno namjeni koja proizlazi iz projekta. Projektantski nadzor projektanta je povremenog karaktera.

Projektant ima pravo donositi odluke u slučaju kada se ukaže potreba da se izvrše izmjene pojedinih dijelova projekta, bilo po opsegu, postupku ili redoslijedu izvođenja radova.

8.2. STRUČNI NADZOR

Potrebno je osigurati stalni stručni nadzor tijekom izvođenja radova. Nadzorni inženjer je predstavnik investitora, plaćen je od investitora i izvršava svoju odgovornost prema njemu. Nadzorni inženjer ima zadatak da kontinuirano prati radove, a za veće radove u punom radnom vremenu. On je odgovoran za tumačenje ugovornih obaveza i izmjena, on uspostavlja kriterije prihvatljivosti, vodi računa da se radovi izvedu u skladu sa projektom i standardima i dobrom praksom, ocjenjuje napredovanje gradnje i određuje dinamiku plaćanja graditelju sukladno količini izvršenih radova i ugrađenom materijalu. U slučaju kakvih većih odstupanja od projektnih postavki, zapažanja ovog nadzora su mjerodavna kod odluke o nastavku rada. Nadzorni inženjer stalno obavještava vlasnika o toku radova i zadovoljenju roka završetka radova.


Nadzorni inženjer mora imati tehničko znanje o građevinskim materijalima i izvođenju gradnje i imati iskustvo s tim te mora zadobiti povjerenje i poštovanje vlasnika i izvoditelja.

8.3. IZVJEŠĆE O IZVEDENIM RADOVIMA

Da bi se sačuvali svi podaci o izvedenom stanju, potrebno je po završenom poslu izraditi izvješće o svim izvedenim radovima. Poseban naglasak u tom izvješću treba staviti na eventualne izmjene u odnosu na predviđeno projektom.

9. MJERE U SLUČAJU NESUKLADNOSTI

Kad nadzor otkrije nesukladnost, treba poduzeti odgovarajuće radnje koje će osigurati uvjetovanu stabilnost i sigurnost konstrukcije i zadovoljiti namjeravanu uporabu.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 54 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

Kad je nesukladnost potvrđena, treba istražiti sljedeće:

- utjecaj nesukladnosti na izvedbu i uporabu,
- mjere potrebne da bi se nesukladni element ili dio konstrukcije učinili prihvatljivima,
- potrebu zabrane i zamjene nepopravljivog nesukladnog elementa ili dijela konstrukcije.

Veličina nesukladnosti uvjetovanih svojstava gradiva utvrđuje se naknadnim ispitivanjima istih svojstava na uzorcima iz konstrukcijskog elementa prema važećim normama. Ispitivanja se odlukom nadzornog inženjera povjeravaju odgovarajućoj ovlaštenoj instituciji.

Ako su neispravnosti i nesukladnosti zanemarive za izvedbu i uporabu element treba preuzeti. Ako se nesukladnost može popraviti, element treba preuzeti nakon popravka.

Ocjenu sukladnosti elementa nakon popravka trebaju dati nadzorni inženjer i ovlaštena institucija koja je utvrdila veličinu nesukladnosti i uvjetovala popravak. Popravak mora biti u skladu s projektnim specifikacijama i ovim Tehničkim uvjetima. Dokumentaciju postupka i materijala koji će se upotrijebiti treba prije popravka odobriti nadzorni inženjer.

10. MJERE ZAŠTITE OD POŽARA

Prilikom projektiranja nosive konstrukcije objekta poštivane su propisane i u pravilima tehničke prakse usvojene mjere zaštite od požara. To podrazumijeva prvenstveno osiguranje potrebnog minimalnog zaštitnog sloja armiranobetonskih konstrukcijskih elemenata te izvedbu protupožarne zaštite čeličnih elemenata konstrukcije premazima ili oblaganjem,

Mjere protupožarne zaštite prilikom korištenja građevine uređuje nadležna služba investitora, odnosno tehnolog, u skladu sa Zakonom o zaštiti od požara i važeće tehničke regulative.

Investitor je putem službe za održavanje odgovoran za osiguranje i provedbu svih potrebnih mjera za zaštitu od požara. Služba za održavanje treba imati plan zaštite od požara, kojim se propisuju mjere za sprječavanje pojave požara, te protupožarna sredstva, njihova vrsta, mjesto i količina.

Provedbu zaštitnih mjera provjerava stručnjak, imenovan od strane rukovoditelja službe investitora zadužene za održavanje. Nadzor obavlja nadležna inspekcija.

11. MJERE ZAŠTITE NA RADU

Izvođač je odgovoran za osiguranje svih potrebnih mjera zaštite na radu. Mjere predviđaju odgovarajuću organizaciju rada, te opremu i radnje obvezatne po Zakonu o zaštiti na radu (NN 71/14, 118/14, 94/18, 96/185), prikladne vrsti radova. Posebno se ističe nužnost osiguranja radnika kod radova na visini i onemogućavanje kretanja ljudi u zonama iznad kojih se izvodi uklanjanje postojećih zidova i stropnih konstrukcija, a vezano s time, osiguranje nepristupnosti nezaposlenima u zonu izvođenja radova.

Nadzor obavlja nadzorni inženjer, koordinator zaštite na radu te nadležna inspekcija.

U Zagrebu, studeni 2022.

Projektant:

Branko Galić, dipl.ing.građ.


 HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA
Branko Galić
 dipl. ing. građ.
 Ovlašteni inženjer građevinarstva

G 3065



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

55

Datum:

studenj 2022.

NARUČITELJ : **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA**
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

C/ TEHNIČKI DIO

C/1. TEHNIČKI OPIS NOSIVE KONSTRUKCIJE

C.1.1 UVOD

Uslijed potresa u Zagrebu, koji se dogodio 22.03.2020.g. godine, na predmetnoj građevini proveden je detaljni vizualni pregled stanja kompletne građevine. Novi potres koji se dogodio 29.12.2020.g. na području Siska i Petrinje doprinio je povećanju razine već postojećeg oštećenja nakon čega je proveden ponovni pregled.

Prije ovog projekta izrađen je Elaborat ocjene postojećeg stanja građevinske konstrukcije (TD 078/2022, Radionica statike, Zagreb, listopad 2022.) kojim su dobivene smjernice i mjere potrebne za podizanje seizmičke otpornosti građevine na današnje tražene propise.

Istražni geotehnički radovi na utvrđivanju sastava i mehaničkih karakteristika tla nisu provedeni.

Arhitektonske podloge su dobivene od strane naručitelja ovog projekta. Snimak postojećeg stanja izradio je Drugi format d.o.o., Kuzminečka cesta 55, iz Zagreba.

C.1.2 PRIKAZ POSTOJEĆEG STANJA

Predmet ovog projekta je projekt pojačanja nosive konstrukcije građevine CRKVE PRESVETOG TROJSTVA u naselju Veliko Trojstvo na lokaciji k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo. Radi se o jednobrodnoj građevini većih dimenzija pravokutnog tlocrta s užim, polukružno zaključenim svetištem uz koje je s južne strane smještena sakristija i zvonikom nad zapadnim ulaznim pročeljem. Uz pročelje sa zapadne strane dovezuju se arkade, po jedna sa svake strane. Prema dostupnim podacima, crkva je izgrađena 1779. godine u baroknom stilu te je obnovljena 1883., 1963. i 1995. godine.

Zbog kulturno povijesne i arhitektonske vrijednosti kulturno povijesna cjelina Samarica u kojoj se nalazi i predmetna crkva, sagrađena na k.č. 55/1 k.o. Veliko Trojstvo, je kulturno dobro upisano u Registar kulturnih dobara Republike Hrvatske (Z- 2111).

Opći podaci

| | | | |
|----------------------------------|---|--------------------------------|--------------------------|
| Naziv dobra: | Crkva Presvetog Trojstva | Naziv dobra (engleski): | - |
| Lista i registarski broj: | Lista zaštićenih kulturnih dobara, Z-2111 | Pravni status: | Zaštićeno kulturno dobro |
| Vrsta: | Nepokretna pojedinačna | Klasifikacija: | sakralne građevine |
| Datacija: | 1779. g.n.e. - | Autor: | - |
| UNESCO: | - | | |

Smještaj kulturnog dobra

| | |
|---------------------|--------------------------------------|
| Lokacija 1 | |
| Županija: | Bjelovarsko-bilogorska županija |
| Grad/Općina: | VELIKO TROJSTVO |
| Naselje: | Veliko Trojstvo; UL. VINOGRADSKA I 1 |

Nadležni konzervatorski odjel

| | |
|----------------|--|
| Naziv: | Konzervatorski odjel u Bjelovaru za područje Bjelovarsko-bilogorske i Kopriivničko-križevačke županije |
| Adresa: | Trg E. Kvaternika 6 |
| E-mail: | milan.pezelj@min-kulture.hr |

Izvadak iz registra kulturnih dobara

Položaj predmetne građevine i izgled njenog pročelja prikazani su na slici ispod



Prikaz položaja predmetne građevine



Izgled današnje crkve

Građevina se nalazi na građevinskoj čestici površine 4341 m² koja je nepravilnog tlocrtnog oblika. Na promatranoj građevinskoj čestici smještena je jedna građevina uz predmetnu. Građevina je orijentirana u smjeru istok- zapad i relativno pravilnog je tlocrtnog oblika. Površinom zauzima cca 455 m², a maksimalnih je tlocrtnih dimenzija $L_x \times L_y = 38,50 \times 17,90$ m. Sastoji se lađe i svetišta te sakristije na jugoistočnoj strani i zvonikom nad ulaznim zapadnim pročeljem.

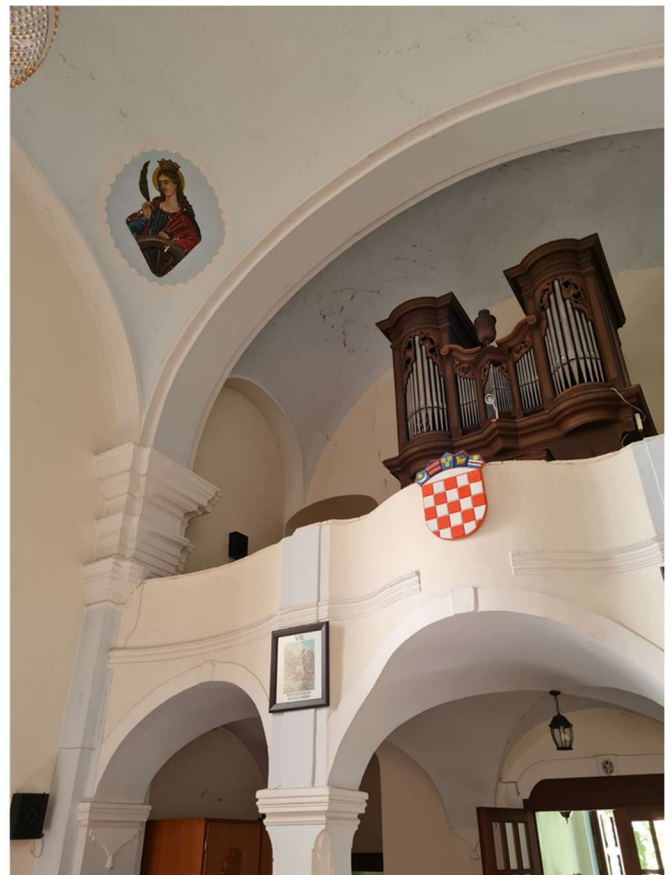
Visina do razine krovništva iznosi $h = 10,20$ m dok je visina sljemena krovništva $h = 16,45$ m. Visina zvonika do kupole $h = 24,55$ m a s kupolom iznosi $h = 36,15$ m.



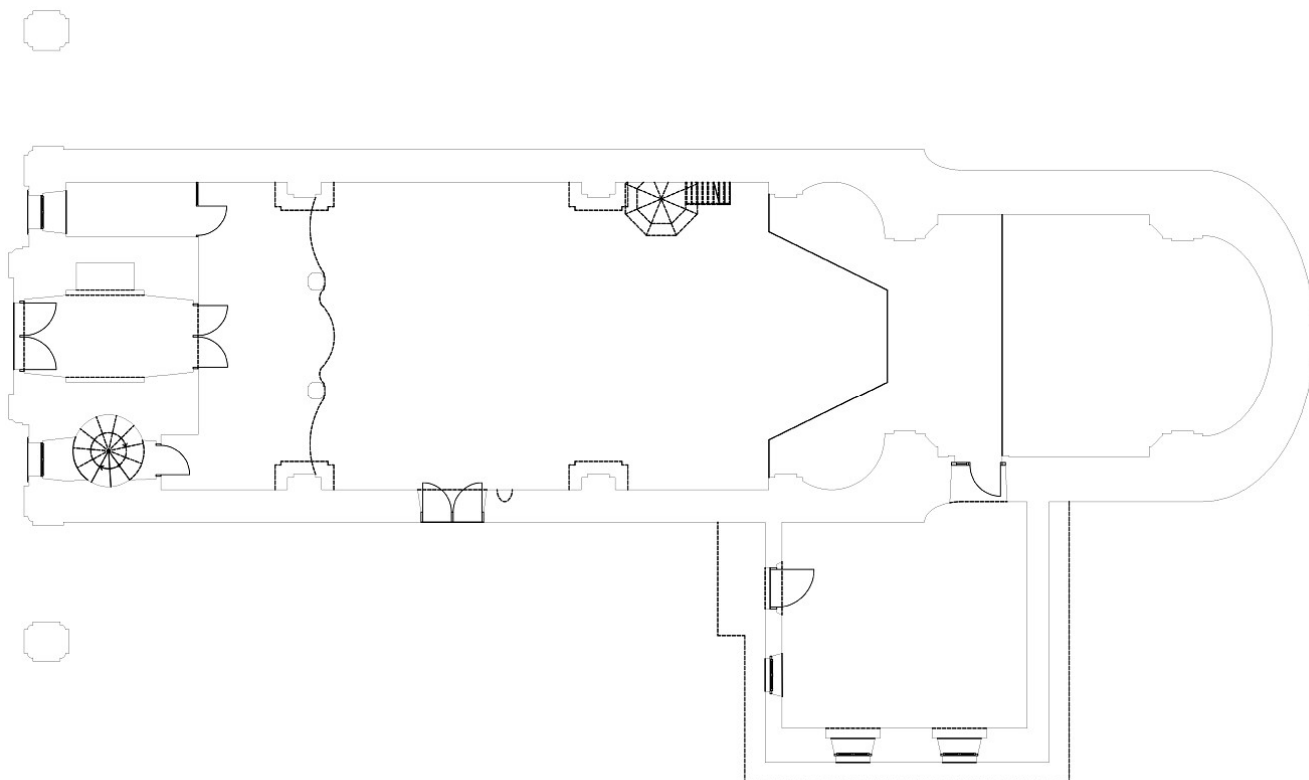
Nosiva konstrukcija građevine je u cijelosti zidana od pune opeke osim krovne konstrukcije koja je drvena. Glavna vertikalna nosiva konstrukcija građevine sastoji se od zidanih zidova debljine $t = 120$ cm u području svetišta, $t=90$ cm, $t=105$ cm u području broda te $t=45$ cm, $t=60$ cm i $t=90$ cm u području sakristije. Zidovi tornja zvonika debljine su $t = 105$ cm i $t=120$ cm, zidani opekam.

Glavnu nosivu konstrukciju čine obodni zidani zidovi te lukovi na središnjem dijelu građevine. Stropne konstrukcije čine zidani češki svodovi. Krovšte je drvena konstrukcija izvedena u formi jednostruke visulje. Rogovi su postavljeni na rasteru cca $e = 96-100$ cm, dok je puni vez postavljen na rasterima $e=1,00$ m. $e=4,00$ i $e=8,70$ cm. Postojeće vezne grede su na nekim dijelovima prekinute a na pojedinim povezane lošim zategama. Potrebno ih je povezati ponovno odgovarajućim načinom.

Toranj zvonika se nalazi nad sjeverozapadnim ulaznim pročeljem, a zidan je također opekam. Na vrhu zidanog dijela nalazi se drvena konstrukcija kupole vrha tornja.



Fotografija svetišta i kora crkve



Tlocrt današnje građevine

Pretpostavlja se da je građevina temeljena na kamenim temeljima ispod svih zidova čije su dimenzije pretpostavljene za 5 cm veće od širine zida.

Predmetni tehnički opis nosive konstrukcije rezultat je analize dostavljenih arhitektonskih nacрта postojećeg stanja te provedenog vizualnog pregleda.

C.1.3 ZAKLJUČAK IZ ELABORATA OCJENE POSTOJEĆEG STANJA


Radi ocjene seizmičke otpornosti građevine, u sklopu Elaborata ocjene postojećeg stanja građevinske konstrukcije (TD 078/2022, Radionica statike, Zagreb, listopad 2022.g.), napravljena je kontrola na seizmičko opterećenje:

Provedenim vizualnim pregledom, ispitivanjem konstrukcije te analizom nosivosti postojeće konstrukcije može se zaključiti da postojeća konstrukcija nema dostatnu otpornost koja bi zadovoljila današnje propise. Prema nastalim oštećenjima uslijed potresa, građevina se svrstava u **KATEGORIJU I** prema stupnju oštećenja te je **uporabljiva**, no potrebno je provesti odgovarajuće mjere sanacije. Na osnovu toga, građevina je pogodna za obnovu.

Planiranim rješenjima sanacije konstrukcije, građevina se prema Tehničkom propisu za građevinske konstrukcije, Prilog III. Razine obnove potresom oštećenih konstrukcija zgrada u odnosu na mehaničku otpornost i stabilnost svrstava u razinu obnove: **RAZINA 3: POJAČANJE KONSTRUKCIJE**.

Pod ovom razinom obnove podrazumijeva se dovođenje građevinske konstrukcije u stanje poboljšane razine nosivosti odnosno pojačanje potresom oštećene konstrukcije uz primjenu suvremenih metoda kojima se postiže povećanje mehaničke otpornosti te cjelokupne stabilnosti građevine u odnosu na potresno djelovanje za poredbenu vjerojatnost premašaja od 20% u 50 godina (povratni period 225 god.) za granično stanje znatnog oštećenja.

Postojeća građevina crkve zadovoljava **48%** a_d/g današnjih važećih propisa za projektiranje protupotresnih građevina.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 60 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

Kako bi se građevina mogla ponovno vratiti u uporabu potrebno je izvesti sljedeće radove u sklopu sanacije oštećenja na građevini:

- Prekontrolirati sve istake i ornamente, te sve ukrasne elemente ukoliko postoje, što u unutrašnjosti, što na pročeljima građevine. Ukoliko su neki dijelovi labilni potrebno ih je ukloniti kako se njihovim eventualnim opadanjem ne bi ugrozili ljudski životi, te da ne bi došlo do dodatnog oštećivanja građevine.
- Pregled postojeće krovne konstrukcije te zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva ukoliko bude potrebno. Potrebno je provjeriti i stanje nazidnice prilikom izvedbe horizontalnih ab serklaža. Prekinute vezne grede treba povezati na odgovarajući način (zatege ili čelični profil).
- Izvedba horizontalnih AB serklaža u vrhu zidova crkve s unutarnje strane u cilju povezivanja zidova. AB serklaže predviđeno je izvesti i preko lukova u razini potkrovlja.
- Izvedba čeličnih zatega kroz zidove crkve i tornja zvonika. Zatege su čelične šipke promjera Ø16 (20) mm koje se postavljaju u prethodno izbušene rupe kroz zid promjera 60 mm, svakih 150-200 cm po visini.
- Sanacija pukotina svodova postavljanjem FRCM sustava s gornje strane. Ukoliko je moguće, FRCM sustav postaviti i s donje strane svodova, prema dogovoru s konzervatorima. Prije postavljanja FRCM sustava potrebno je zafugirati i injektirati sve pukotine.
- Sanacija zidova crkve fugiranjem i injektiranjem pukotina te postavljanjem FRCM sustava s vanjske strane. Detaljniji opis postupka sanacije dan je u nastavku projekta.
- Potrebno je oviti stupove FRP tkaninom.
- Izvedba tlačne ploče d=8 cm na koru. Tlačnu ploču potrebno je povezati sa zidovima.
- Izvedba horizontalnih AB serklaža na vrhu zidova tornja.
- Sanacija zidova tornja zvonika fugiranjem, injektiranjem te postavljanjem FRCM sustava s vanjske i unutarnje strane zidova tornja.
- Sanacija stropne konstrukcije unutar tornja injektiranjem te postavljanjem FRCM sustava s gornje strane te izvedbom tlačne ploče. Stropnu konstrukciju u razini iznad sanirati injektiranjem pukotina i postavljanjem FRCM sustava s donje strane zbog raspucavanja.
- Predviđeno je ukrućivanje drvene konstrukcije platformi podaskavanjem u tri sloja, u tri različite smjera. Daske su debljine 2,4 cm, drvo kvalitete C24. Podaskanu je platformu potrebno povezati sa zidanim zidovima preko ankera Ø16/100 cm. Ako se utvrdi da su postojeće platforme dotrajale, potrebno je izvesti nove.
- Potrebno je provesti istraživanje stanja postojećih temeljnih traka te utvrditi njihovo stanje i dimenzije. Predviđeno je podbetoniravanje temeljnih traka ispod tornja zvonika koje bi se izvelo kampadno.

C.1.4 OPIS POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE

Nakon završetka pripremnih radova može se početi s izvedbom cjelovite obnove konstrukcije crkve i tornja te povećanjem seizmičke otpornosti na RAZINU 3.

ZVONIK

U sklopu rekonstrukcije građevine planirane su intervencije na nosivoj konstrukciji u cilju poboljšanja globalne nosivosti i stabilnosti građevine, ponajprije u pogledu stabilnosti i nosivosti na horizontalna opterećenja. Sanacije i pojačanja koja je potrebno izvesti u tornju su sljedeća:

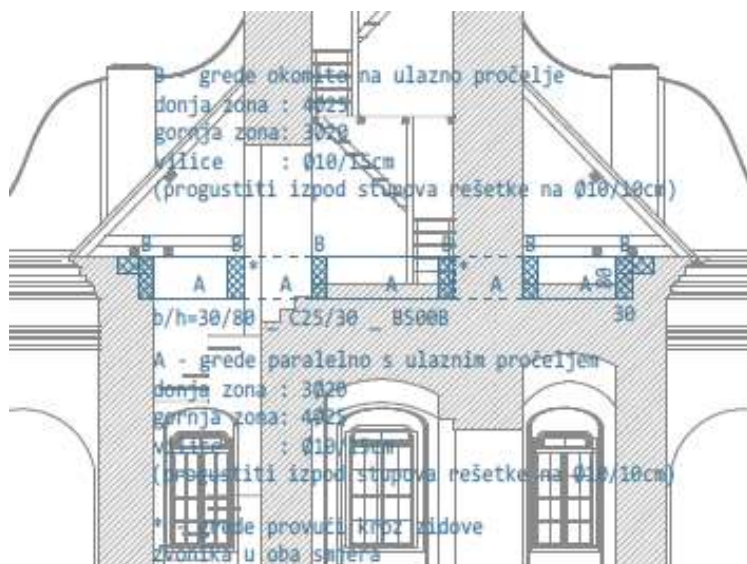
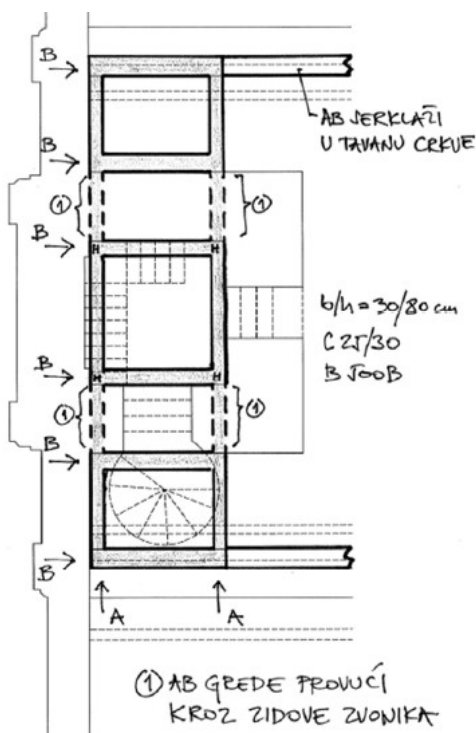
1. Potrebno je otući žbuku, te injektirati sve nastale pukotine. Za injektiranje koristiti mort MAPEWALL inietta&consolida ili jednakovrijedni mort drugog proizvođača. Injektiranje pukotina obavljati pažljivo, po potrebi s manjim tlakom, kako ne bi došlo do oštećenja. Uz to predviđeno je i ojačanje zidova FRCM sustavom obostrano. Detalji postavljanja FRCM sustava dan je u nastavku projekta.
2. Zidove tornja potrebno je dodatno povezati zategama kroz zidove. Zatege su čelične šipke promjera Ø25 koje se postavljaju u prethodno izbušene rupe kroz zid promjera 60 mm. Nakon postavljanja šipki prostor se injektira visokovrijednim mortom. Na površini zidova izvode se sidrene pločevine.



- Horizontalni armiranobetonski serklaži izvode se u vrhu zidova zvonika. Izvode se iz betona C25/30 i armature B 500B. Dimenzije su im 40/30 cm, po mogućnosti u širini čitavog zida. Povezuju se ankerima $\varnothing 16/80$ cm.
- Izvedba čelične konstrukcije unutar tornja zvonika. Predviđena je izvedba rešetke od razine potkrovlja prema vrhu zvonika. Rešetka se sidri u armiranobetonske grede $b/h=30/80$ cm koje se izvode u razini potkrovlja.
- Izvedba armiranobetonske plivajuće ploče $d=8$ cm iznad svoda u tornju zvonika, u razini kora. Ploču je potrebno povezati sa zidovima po obodu. Postupak izvedbe dan je u sklopu sanacije pjevališta, u nastavku projekta.
- Predviđena je izvedba novih drvenih platformi podaskanih u tri sloja, u tri različita smjera. Daske su debljine 2,4 cm, drvo kvalitete C24. Podaskanu je platformu potrebno povezati sa zidanim zidovima preko ankera $\varnothing 16/100$ cm.

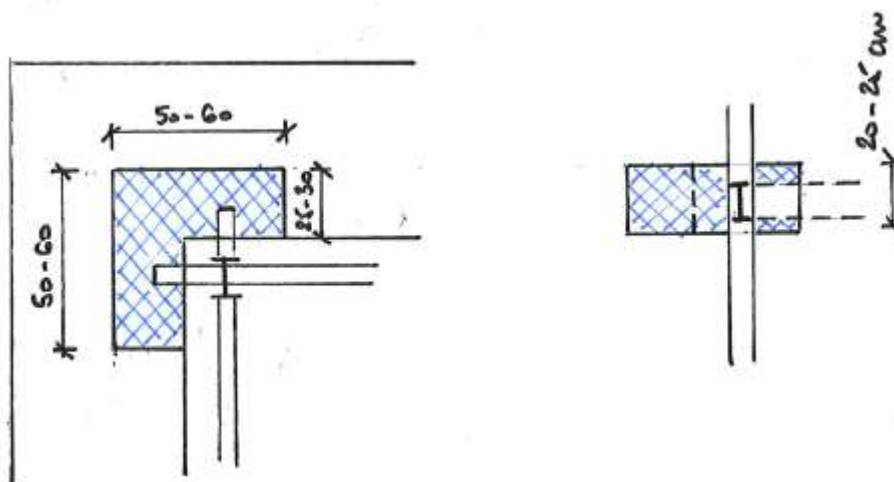
Izvedba čelične konstrukcije unutar tornja zvonika

Predviđeno je ojačanje zvonika cijelom visinom i svi se radovi izvode s unutarnje strane. Kroz sve zidove zvonika provlače se čelične zatege kako bi se toranj stabilizirao. Ojačanje je potrebno provesti do temelja i to se ostvaruje čeličnim horizontalnim sidrima promjera $\Phi 25$ postavljenim u rupu od $\Phi 60$ mm. Horizontalna sidra postavljaju se po cijeloj visini zvonika na razmaku od 150(200) cm po vertikali. Nakon postavljanja sidara, rupe se injektiraju. Na vrhu zidane konstrukcije izvode se AB serklaži po obodu tornja dimenzija $b/h=40/30$ cm na vrhu zvonika. Armiranobetonski serklaž se sidri u zidanu konstrukciju čeličnim sidrima $\Phi 16/80$ cm dubine $h=100$ cm. Nakon postavljanja sidara izvodi se priprema ležajeva za spojeve čelične konstrukcije s zidanom konstrukcijom te injektiranje i fugiranje zidova zvonika s unutrašnje strane i postavljanje FRCM sustava na zidove zvonika obostrano. U razini ulaza iz tornja zvonika u potkrovlje izvode se armiranobetonske grede $b/h=30/80$ cm predviđene za sidrenje čelične konstrukcije tornja. AB grede se izvode kroz zidove zvonika te se na oba kraja povezuju sa horizontalnim serklažima izvedenim u vrhu zidova crkve. U tom dijelu, zid je potrebno odštemati, provući armaturu te zabetonirati. Tlocrtni položaj armiranobetonskih greda prikazan je na skici ispod. Čelična konstrukcija tvori prostornu rešetku i sastoji se od stupova koji su čelični profili HEA 220 i HEA 200, horizontalnih nosača koje se sastoje od profila HEA 200, horizontalnih dijagonala u razinama platformi iz profila QRO 100x5 mm te vertikalnih dijagonala profila QRO 120x5 mm i 100x5 mm. Kako bi se horizontalni profili povezali sa zidom, dio zida na mjestu gdje dolazi profil se odšteta i profil se položi u njega. Nakon što je profil postavljen, dio gdje je usidren u zid se zabetonira. Povezivanje profila s zidovima ostvaruje se u svim razinama horizontala.

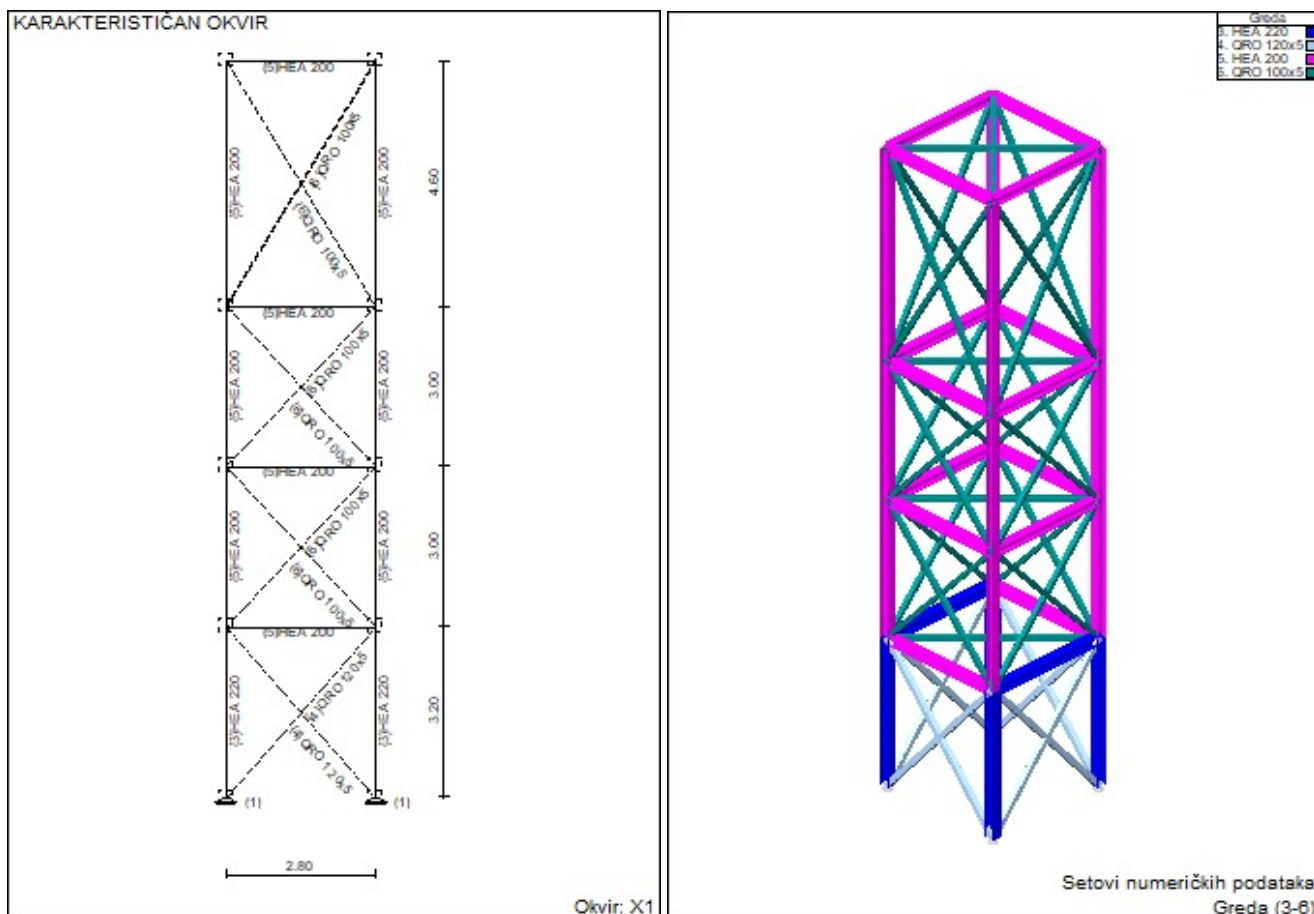




SPOJ ČELIČNE REŠETKE TORNJA SA ZIDANIM ZIDOM



U zidanom je zidu potrebno napraviti šupljinu u njegovom kutu. Dimenzije otvora treba prilagoditi mogućnostima ugradnje čeličnog dijela. Nakon ugradnje čeličnog dijela, otvor je potrebno betonirati.

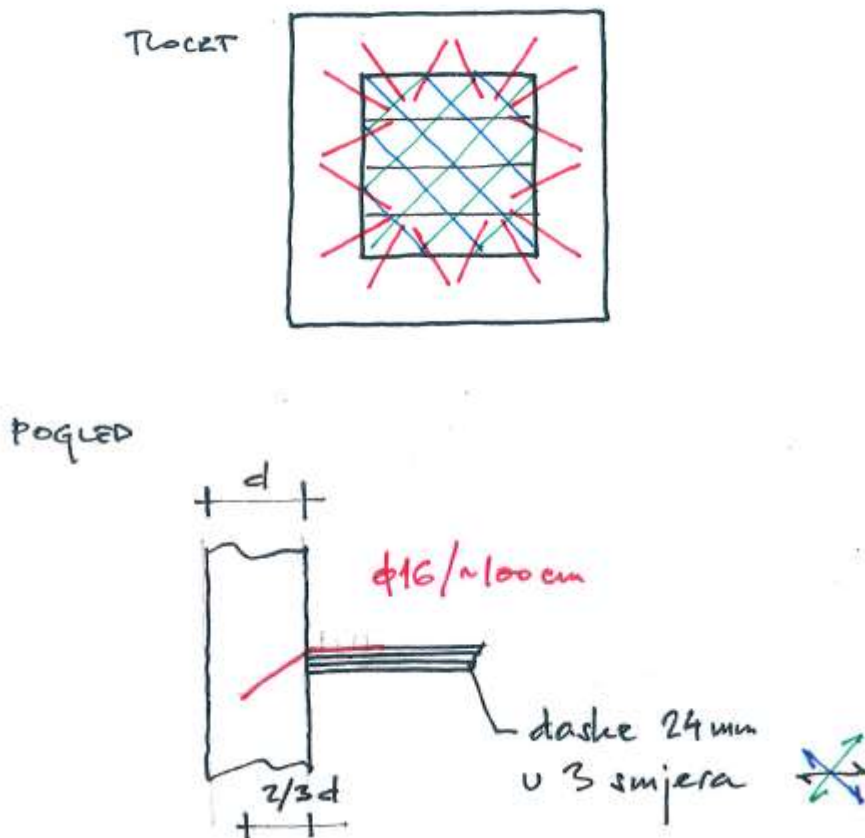


Izvedba novih drvenih platformi

Pregledom je utvrđeno da su postojeće drvene platforme u tornju u lošem stanju pojedini elementi su dotrajali i truli...). S obzirom da se izvodi čelična konstrukcija unutar tornja predviđeno je rušenje postojećih platformi i izvedba novih. Nove platforme bi se izvele daščanom oplatom debljine $d=2,4$ cm u tri sloja.



Prvi sloj se postavi pod kutom od 45° u odnosu na grednik, a drugi sloj se postavi pod kutom do 90° i treći pod kutom 135° u odnosu na prvi pri čemu se svaka daska čavla s minimalno dva čavla. Drvene ploče je potrebno povezati sa zidovima pomoću spojnog čeličnog lima i sidrenih profila $\Phi 16$ na svakih 100 cm.



DRVENO KROVIŠTE

Prilikom pregleda utvrđeno je da su postojeći elementi prema viđenom u dobrom stanju te je krovšte podaskano u jednom sloju daščanom oplatom. Tijekom izvedbe sanacije i ojačanja konstrukcije potrebno je detaljnije pregledati drvenu konstrukciju krovšta te po potrebi zamijeniti dotrajalu građu i ojačati spojeve postojećih elemenata. Navedena kontrola i sanacija vrijedi i za vrh tornja zvonika gdje je, uz dotrajale elemente i zamjenu pokrova, potrebno učvrstiti i križ na vrhu.

Osim toga, potrebno je povezati vezne grede koje su na nekim mjestima prekinute a na pojedinim mjestima povezane zategama te je sveukupno izvedba loša. Predviđeno je novo povezivanje čeličnim zategama ili odgovarajućim čeličnim profilom.

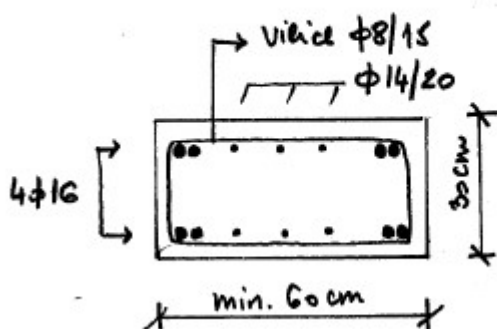
Ispod nazidnica izvodi se AB serklaž po obodu visine 30 cm, širine cca $2/3$ širine zida, minimalno 60 cm. Drvene nazidnice se povezuju s novim armiranobetonskim serklažima sidrima $\Phi 16$ na svakih 100 cm, dubine $L = 100$ cm i injektiraju čime je osiguran zajednički pomak serklaža i nazidnice.

Napomena: Širinu horizontalnog serklaža potrebno je odrediti na licu mjesta ovisno o položaju nazidnice te dimenzije odrediti prema dogovoru s glavnim projektantom. Minimalna širina serklaža 60 cm.

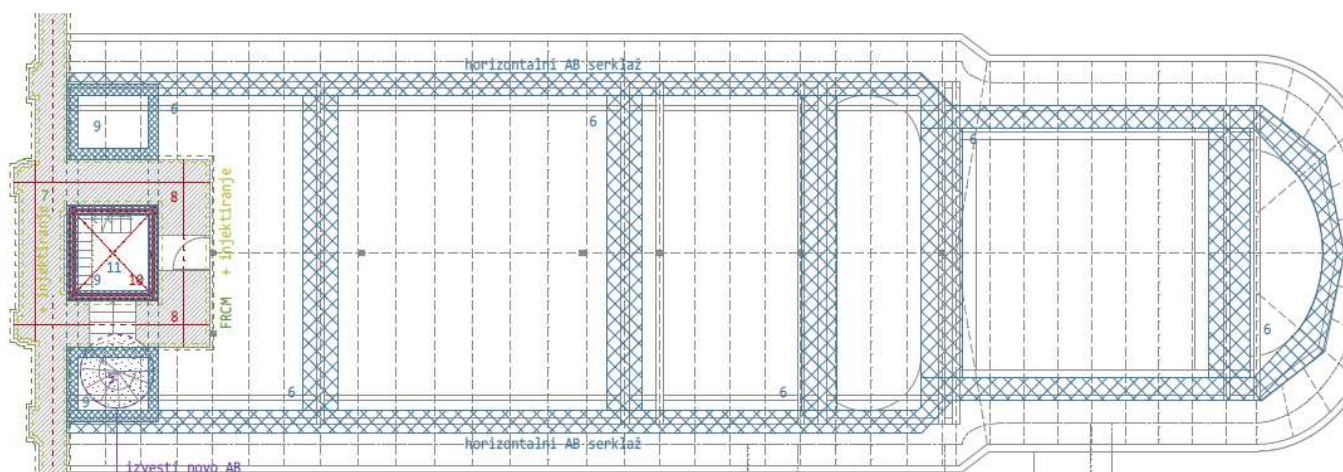
Horizontalne armiranobetonske serklaže koji se izvode po lukovima potrebno je povezati sa zidanim lukom sidrima $\Phi 16/80$ cm.



ARMATURA HORIZONTALNIH AB SERKLAŽA



Tlocrtni raspored horizontalnih armiranobetonskih serklaža dan je na slici ispod.



Tlocrt potkrovlja – AB serklaži

SANACIJA LUKOVA I SVODOVA ISPOD KROVIŠTA

Nakon injektiranja svodova, potrebno ih je također ojačati FRCM sustavom.

Nakon što je uklonjena žbuka, izvedeno injektiranje pukotina i popravak fuga potrebno je izvesti pojačanje FRCM sustavom. Pojačanje svodova predviđeno je FRCM sustavom, tj. mrežicama od karbonskih vlakna 200 g/m² koje se postavljaju u odgovarajući mort.

Oblaganje svodova FRCM-om predviđeno je s gornje strane svoda u cijeloj crkvi. Ukoliko je moguće, FRCM sustav postaviti i s donje strane svodova, prema dogovoru s konzervatorima.

Za pojačanje predviđena je mrežica tipa Mapegrid C200 i mort Planitop HDM Restauro. Moguće je koristiti sustav drugog proizvođača sličnih karakteristika. Prije postavljanja mrežica potrebno je sanirati sve pukotine, na način koji je prethodno opisan. U nastavku je dan opis izvedbe FRCM-a.

Postupak izvedbe FRCM-a je sljedeći:

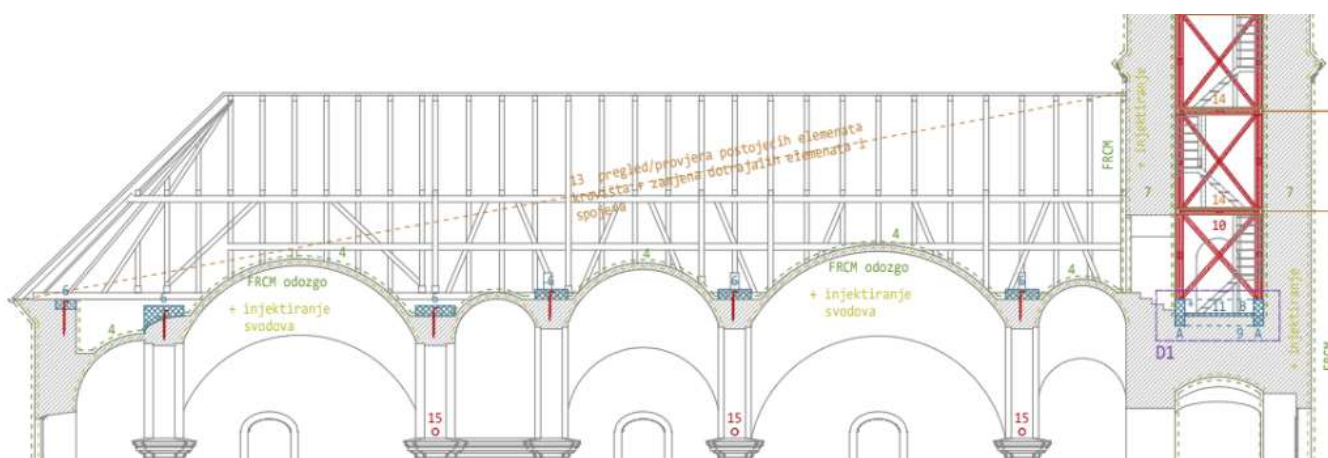
- Nakon injektiranja, ispuniti mjesta gdje se postavljaju pakeri
- Pripremiti podlogu za polaganje FRCM-a pomoću morta Planitop HDM Restauro ili drugim proizvodom sličnih karakteristika
- Položiti mrežicu Mapegrid C200
- Mrežicu sidriti u obodne zidove sidrima MapeWrap Fiocco C postavljenim na svakih 50 cm



- Izvesti zadnji sloj morta (Planitop HDM Restauro)



Prikaz postupka izvedbe FRCM-a na svodovima



Prikaz FRCM svodova u uzdužnom presjeku



POD PJEVALIŠTA/SVOD U TORNJU ZVONIKA

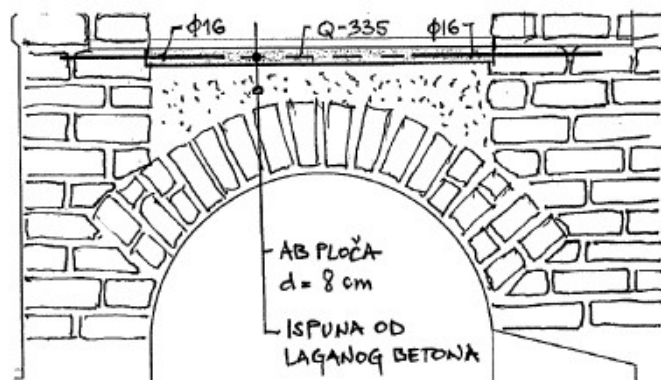
Predviđeno je pojačati i ukrutiti pod pjevališta te svod u tornju zvonika armirano betonskim plivajućim pločama. Svi betoni su C 25/30, a armatura B500 B(A).

Predviđen je sljedeći postupak:

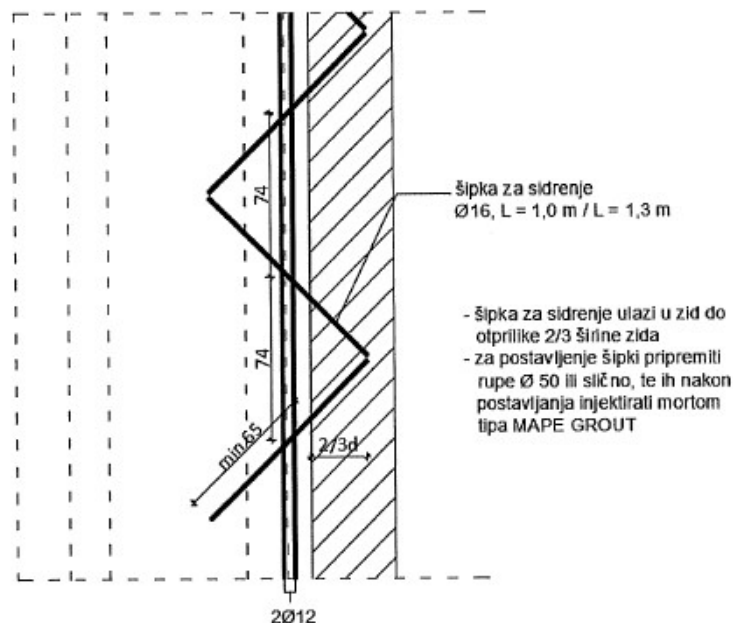
1. Postupno uklanjanje slojeva postojećeg poda i ispune (šute), u slojevima po 10 cm, kako ne bi došlo do novih oštećenja zidanih stropova.
2. Nakon izvedbe greda potrebno je ispuniti prostor između njih laganim betonom, do visine 6 cm ispod budućih slojeva poda.
3. Iznad ispune, a ispod slojeva poda, izvodi se ab ploča ($d=8$ cm) za stabilizaciju stropa u horizontalnoj ravnini (vidi skice ispod).

Prije izvedbe navedenih radova, potrebno je svodove injektirati te postaviti FRCM sustav s gornje strane. Ukoliko je moguće, FRCM sustav postaviti i s donje strane svodova. FRCM sustav se izvodi s fiocco sidrima $1\text{kom}/\text{m}^2$ kojim se ostvaruje sprezanje s ispunom od laganog betona koja se armira mrežom Q188. Na tako pripremljenu podlogu izvodi se tlačna tlačna armiranobetonska ploča debljine $h=8$ cm koja se u obodne zidove sidri sidrima $\Phi 16$ duljine. Tlačna ploča se armira mrežom Q424.

Napomena: Zbog nepraktičnosti demontaže postojećih orgulja na koru tlačnu ploču predviđeno je izvesti oko orgulja, prema dogovoru s nadležnim konzervatorom. U tom slučaju potrebno je izvesti FRCM sustav i s donje strane pjevališta.



TLOCRT - SPOJ PLOČE SA ZIDOM



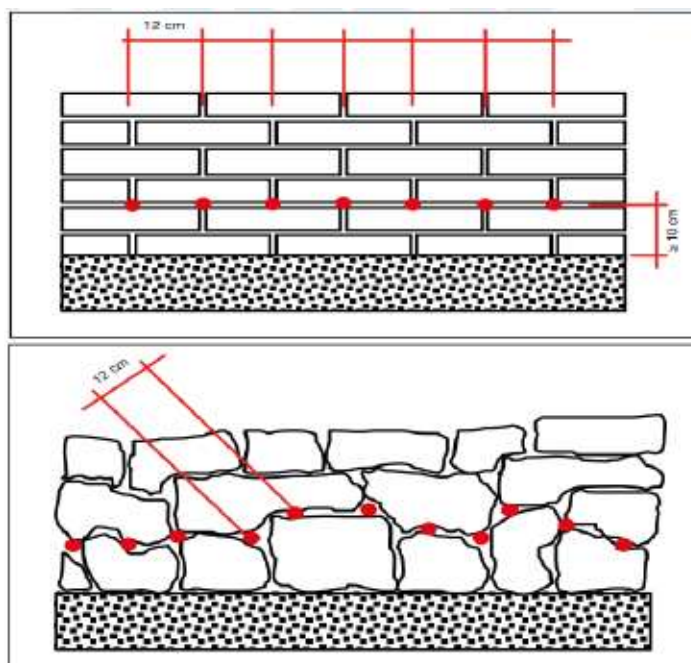
OJAČANE VERTIKALNE ZIDANE KONSTRUKCIJE CRKVE I ZVONIKA

Zidani zidovi se ojačavaju injektiranjem i fugiranjem, čeličnim zategama i FRCM sustavom. Svi zidovi se ovijaju FRCM sustavom s vanjske strane te ojačavaju čeličnim zategama, određeno prema proračunu. Sanacija zidova s unutarnje strane predviđena je samo na mjestima gdje nema mogućih oslika (stubište, unutrašnjost potkrovlja i sl.). Prije toga, potrebno je izvesti sanaciju zidova oštećenih vlagom tj. prekinuti kapilarno uzdizanje vlage.

1. Prekid kapilarnog uzdizanja vlage

Potrebno je ukloniti svu staru žbuku do materijala kojim je zidan zid. Materijal iz sljubnica ako je slab i labav također je potrebno ukloniti i sljubnice očistiti. Cijelu površinu je zatim potrebno isprati čistom vodom kako bi se uklonila prašina.

Nakon pripreme podloge, potrebno je izbušiti rupe kroz sljubnice promjera $\varnothing 12$ mm na međusobnom razmaku od maksimalnih 12 cm. Rupe se buše u dubini od minimalno 5 cm manje nego ukupna debljina zida, znači za debljinu zida od 50 cm potrebno je zabušiti 45 cm duboke rupe. Pozicije tj. rupe je potrebno ispuhati.



Pozicije bušenja rupa

PREKID KAPILARNOG UZDIZANJA VLAKE

Ukoliko su sljubnice zida bile loše i uklonjene ponovno ih ispunite mortom MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO, potrošnja cca 16-17 kg/m² za 1 cm debljine, te nakon 4-7 dana izbušite rupe. Nakon pripreme rupa, utiskuje se već pripremljena emulzija MAPESTOP CREAM pomoću pištolja za istiskivanje od 600 ml u rupe koje se ispunjavaju emulzijom. Potrošnja emulzije je cca 10 mL/m za svaki cm debljine zida.

Jednom otvoreno pakiranje MAPESTOPA CREAM potrebno je iskoristiti unutar 24 sata od trenutka otvaranja.

Nakon 24-48 sati od trenutka injektiranja MAPESTOPA CREAM rupe zatvorite s MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO. Zatvaranjem rupa završava postupak prekida kapilarnog uzdizanja vlage te se u zidu formirala vlagu nepropusna barijera. Daljnje radove obnove žbuke nastaviti kad se zid osuši i salitra izbije na površinu (sušenje zida može trajati i do nekoliko mjeseci). Kada salitra izbije na površinu postupak isušivanja zida je završio te je salitru dovoljno isprati i ukloniti vodom.



Bušenje rupa



Priprema Mapestop Cream-a u pištolj za aplikaciju



Aplikacija Mapestop Cream

Napomena: Sve radove izvoditi prema dogovoru s konzervatorima. Predloženo tehničko rješenje sanacije vlage postojećih zidova dano je od proizvođača MAPEI. Moguće je koristiti proizvode i drugih proizvođača koji daju istovrijedne rezultate obnove postojećih zidova.

Pored isušivanja zidova od kapilarne vlage, potrebno je provjeriti i stanje postojećeg drenažnog sustava te ukoliko je potrebno izvesti novi kako bi se spriječilo daljnje prodiranje vlage u konstrukciju.

Na fotografijama ispod prikazana su uočena oštećenja prilikom vizualnog pregleda građevine uslijed kapilarnog dizanja vlage.



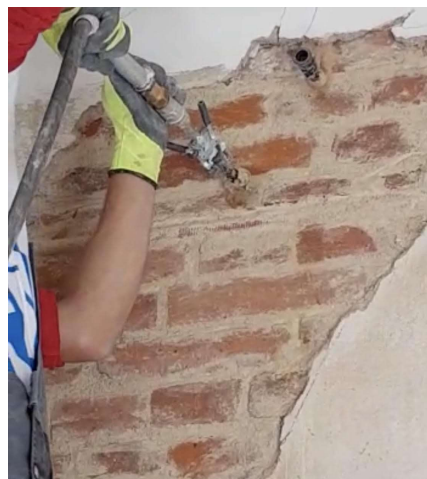
Prikaz oštećenja zidova uslijed kapilarnog dizanja vlage

2. Sanacija zidanih zidova i nadvoja - injektiranje:

Kao postupak sanacije zidanih zidova izvodi se injektiranje svih nosivih zidanih zidova i nadvoja. Kod pripreme injektiranja, potrebno je napraviti sljedeće:

- Zamjeniti i zatvoriti fuge u zidu
- Površinski zatvoriti zide radi sprječavanja curenja smjese za injektiranje
- Rasterno bušiti rupe prema pukotini i umetnuti pakere
- Isprati pukotine vodom
- Injektirati pukotine smjesom pomoću pužne pumpe

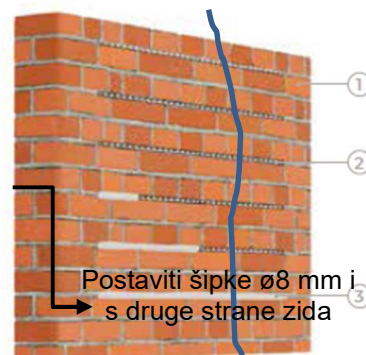
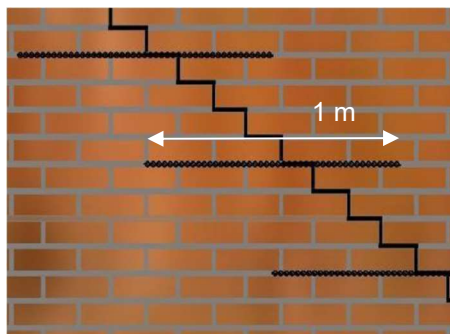
Za injektiranje koristiti mort MAPEWALL inietta&consolida, Antique I-15 ili MC OXAL VP IT Flow ili jednakovrijedni mort drugog proizvođača.



Prikaz postupka injektiranja zidova

3. Čelične šipke - zidani zidovi

Ugradnja čeličnih šipki je najpogodnija na zidovima koji imaju pravilnu linijsku pukotinu poput prikazane na sljedećoj fotografiji.



Prikaz izvedbe čeličnih spiralnih šipki kod linijskih pukotina

Postupak je sljedeći:

- Ukloniti mort (zarezati) sljubnicu do dubine 5 cm s obje strane zida
- Ispuhati materijal i prašinu sljubnice i navlažiti je vodom
- Izrezati rebrastu šipku ø8 mm duljine 1 m
- Ispuniti sljubnicu mortom za vezanje (tipa PLANITOP HDM RESTAURO ili drugim sličnih svojstava)

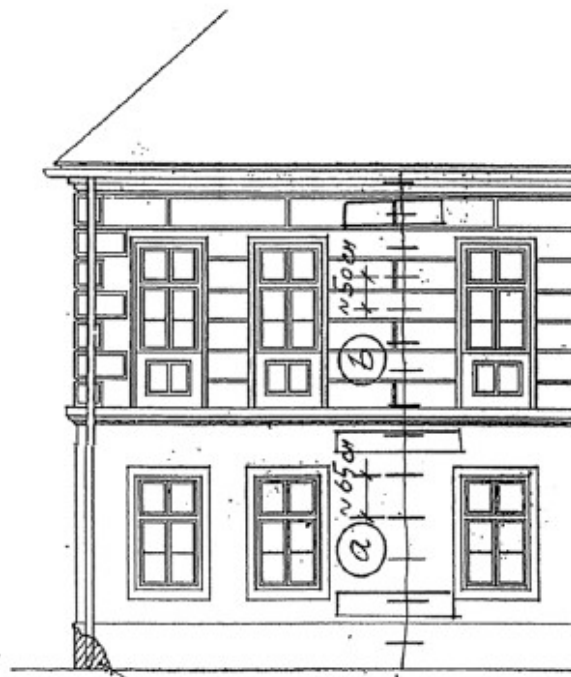
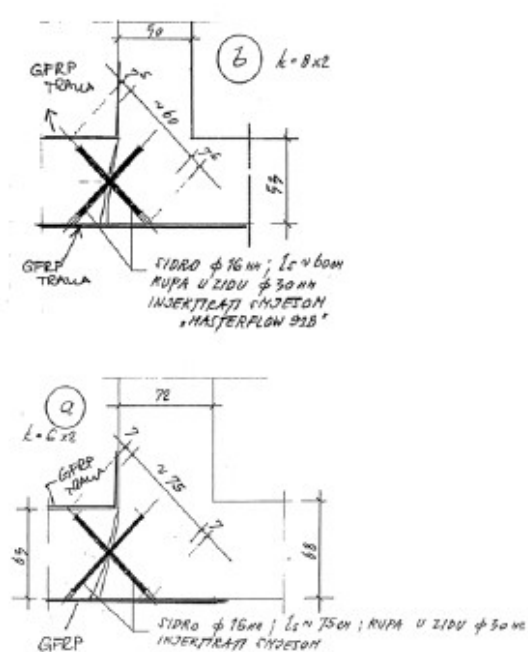


- Položiti šipku $\varnothing 8$ s obje strane zida (50 cm lijevo i desno od osi pukotine neka bude sidrenje) i ispuniti sljubnicu mortom do kraja
- Potrebno je sve pukotine očistiti, ispuhati i zapuniti novim mortom.
- Na mjestu pukotine, potrebno je injektirati zid. Za injektiranje koristiti mort MAPEWALL inietta&consolida, Antique I-15 ili MC OXAL VP IT Flow ili jednakovrijedni mort drugog proizvođača.



Prikaz postupka izvedbe polaganja šipki u sljubnice zida

Na dijelovima gdje nije moguće izvesti polaganje šipki u sljubnice zida izvodi se druga mogućnost prošivanja pukotina, prošivanje zidova u X. Ovaj način prošivanja izvodi se tako da se šipke postavje pod kutom 45 stupnjeva u odnosu na pukotinu. Izvedba prošivanja pukotina prikazana je na fotografiji ispod.



Prošivanje pukotina pod kutom 45°

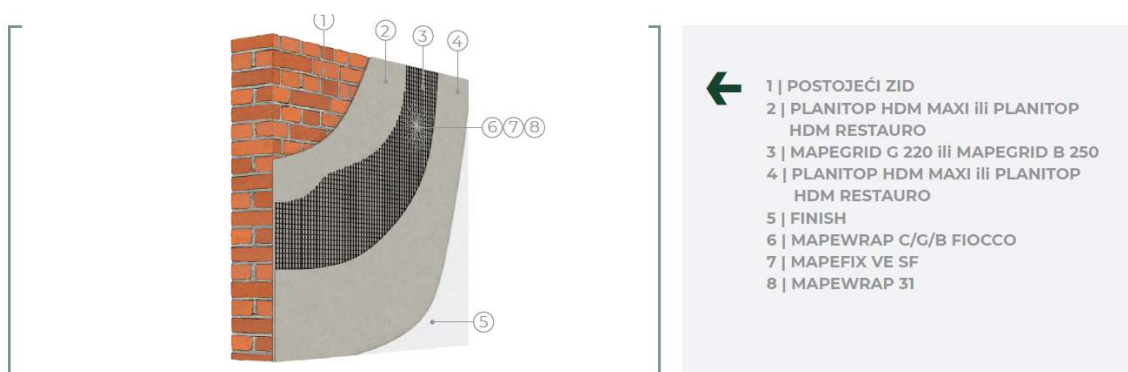
4. Izvedba FRCM sustava

Kako je prikazano na potrebnim mjerama sanacije, moguća je sanacija pukotina sa sustavom polikarbonatnih mrežica postavljenih u mort ojačan vlaknima. Zidove koje je potrebno sanirati FRCM-om su svi oni koji imaju vidljivu pukotinu na žbuci (raniji prikaz oštećenja na fotografijama). Osim oznaka, sanacija zidova FRCM-om se

preporuča na dijelovima gdje zid ima disperzirane pukotine i sanacija čeličnim šipkama na takvim zidovima je problematična uslijed izvođenja. Bitno je napomenuti da se cijela ploha zida obavlja u FRM.

Odabrana je mrežica C200, mort PLANITOP HDM RESTAURO ili jednakovrijedno. **Moguće je koristiti sustav drugog proizvođača sličnih karakteristika.** U nastavku tehničkog opisa prikazani su tehnički listovi odabranih materijala.

Postupak izvedbe FRM-a je sljedeći:

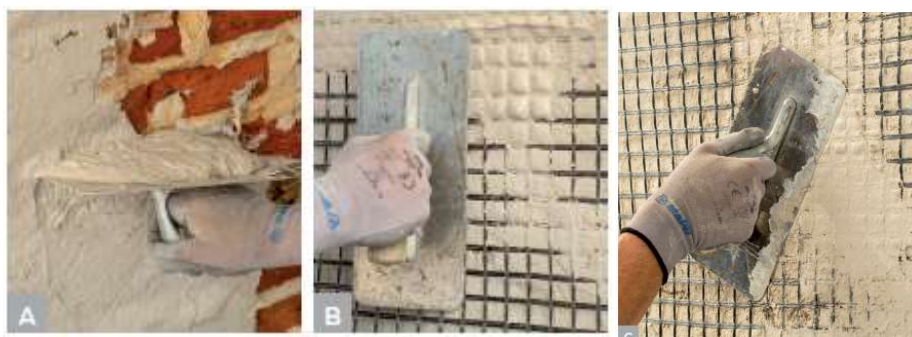


Popis i položaj materijala FRM sustava

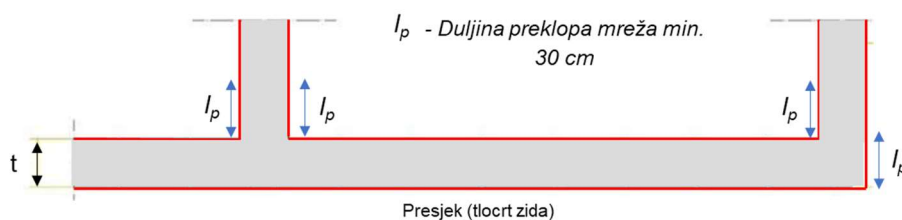
- Ukloniti žbuku sa zida s obje strane ukoliko se mreža postavlja obostrano ili s jedne strane zida ukoliko se mreža postavlja jednostrano
- Očistiti površinu zida svake strane, zapuniti sljubnice gdje bi smjesa mogla iscuriti s MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO i pripremiti zid za injektiranje
- Probušiti rupe promjera 20 – 40 mm do 2/3 debljine zida, po mogućnosti na kvadratnim udaljenostima 50x50 cm. Ako je zid deblji od 60 cm, preporuča se izbušiti rupe s obje strane.
- Učvrstiti cjevčice ili injektore u rupe smjesom MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO tako da se smjesa napravljena od MAPE-ANTIQUE I-15 ili MAPEWALL INJECT & CONSOLODATE može injektirati.
- Nakon injektiranja, ukloniti cjevčice ili injektore i ispuniti rupe smjesom MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO.
- Pripremiti podlogu za polaganje FRM-a pomoću dvokomponentnog morta visoke duktilnosti ojačanog vlaknima PLANITOP HDM MAXI ili PLANITOP HDM RESTAURO ili drugim proizvodom sličnih karakteristika
- Položiti MAPEGRID C 200 alkalootpornu mrežicu za armiranje od staklenih vlakana u mort dok je još svjež, obratiti pozornost da preklap mrežice po dužini bude oko 10 cm.
- Nanijeti drugi sloj morta debljine oko 5 – 6 mm preko mrežice dok je prvi sloj još svjež.
- Izvesti sidrenje užadi FIOCCO 1 kom/m2. Potrebno je izvesti preklap mrežice u duljini 30 cm na krajevima zida prema okomitom zidu ili ih usidriti u okomiti zid pomoću užadi.



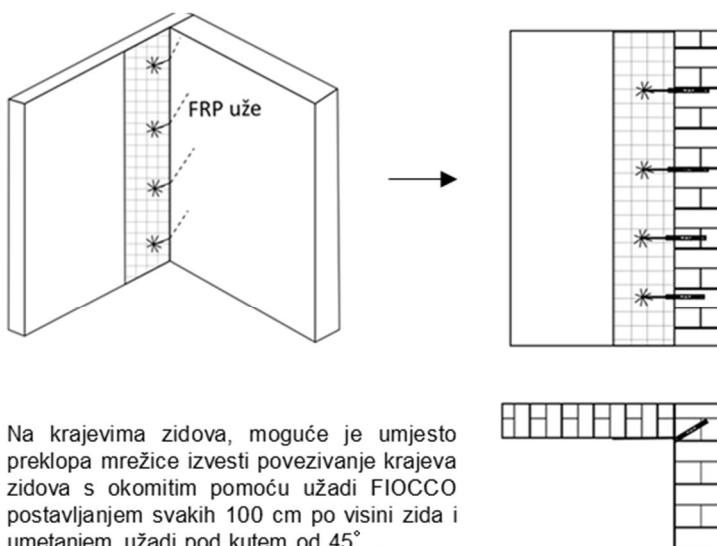
Prikaz postupka injektiranja zidova



Prikaz postupka izvedbe FRCM sustava



Prikaz detalja preklopa FRCM sustava

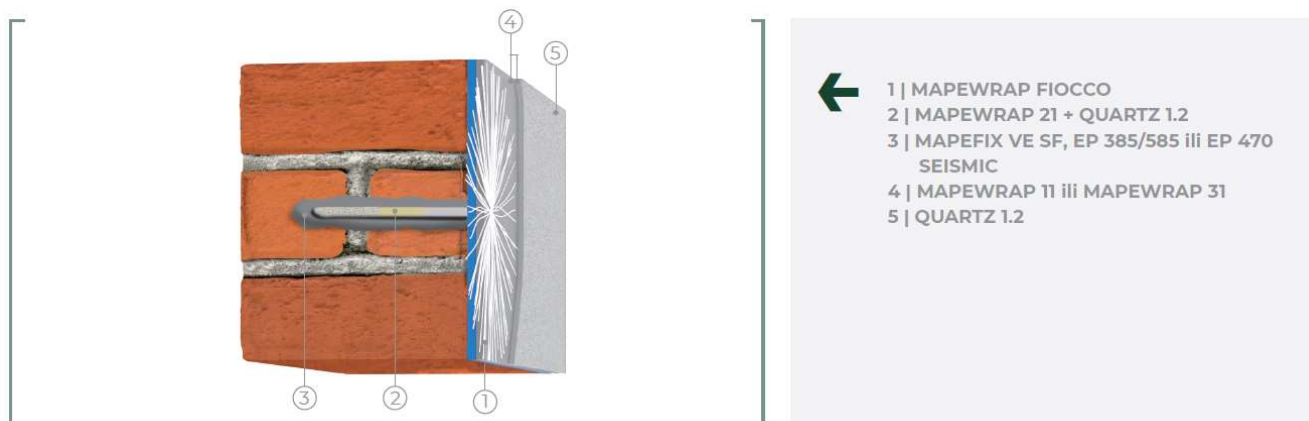


Na krajevima zidova, moguće je umjesto preklopa mrežice izvesti povezivanje krajeva zidova s okomitim pomoću užadi FIOCCO postavljanjem svakih 100 cm po visini zida i umetanjem užadi pod kutem od 45°.

Prikaz detalja sidrenja FRCM na krajevima zidova



Postavljanje FIOCCO karbonske užadi :

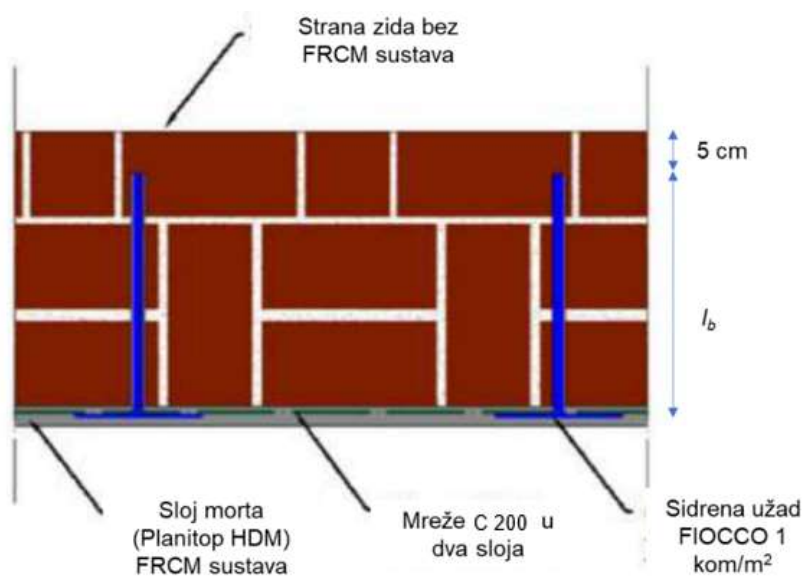


Popis i položaj materijala za izvedbu FIOCCO užadi

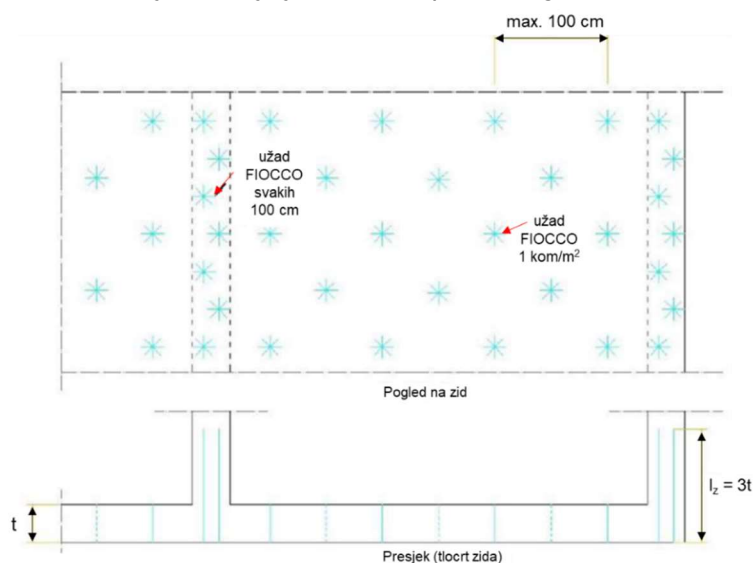
- Izrezati uže MAPEWRAP FIOCCO na duljini jednaku zbroju duljine dubine rupe i duljine krajnjeg dijela koji će se rasplesti na površini.
- Impregnirati dio koji treba umetnuti u rupu tekućom epoksidnom smolom MAPEWRAP 21.
- Posipati površinu dijela užeta impregniranog smolom suhim pijeskom. Pričekati oko 24h, a nakon što smola stvrdne postaviti uže prema specifikaciji.
- Za obostrano sidrenje kroz poprečni presjek postupiti na sljedeći način: izrezati uže MAPEWRAP FIOCCO na duljinu jednaku zbroju duljine debljine zida i duljina krajnjih dijelova s obje strane koji će se rasplesti na površini
- Impregnirati središnji dio užeta tekućom epoksidnom smolom MAPEWRAP 21
- Pričekati oko 24h nakon što smola stvrdne i postaviti uže prema specifikaciji
- Nakon što je mort očvrsnuo istisnuti u rupu MAPEFIXEP 470 SEIZMIC ili MAPEFIX EP 385-585, epoksidno kemijsko ljepilo za sidrenje.
- Umetnuti kruti dio za sidrenje u rupu
- Rasplesti krajeve užeta preko prethodno nanesenog sustava za ojačanje i učvrstiti ih kitom MAPEWRAP 11 (12) ili MAPEWRAP 31.
- Raspletene krajeve užeta posuti suhim pijeskom QUARTZ.
- **Ukoliko se izvodi jednostrano postavljanje mrežice, potrebno je postaviti 2 mrežice s jedne strane zida.** Postaviti sidrenu užad FIOCCO 1 kom/m², te ih povezati pomoću sidrene lepeze i odgovarajućih ljepila. Razmak sidara ne smije biti veći od 100 cm. Sidro mora biti sidreno u zid u duljini $l_b = t - 5$ cm, gdje je t debljina zida bez žbuke. Kod spoja s okomitim zidom, potrebno je izvesti užad FIOCCO po visini ne manjoj od 100 cm. Duljina sidrenja u okomiti zid mora biti $l_z = 3t$, gdje je t debljina zida bez slojeva žbuke.



Postupak pripreme i izvođenja FIOCCO užadi



Prikaz detalja sidrenja jednostrano položenog FRCM sustava



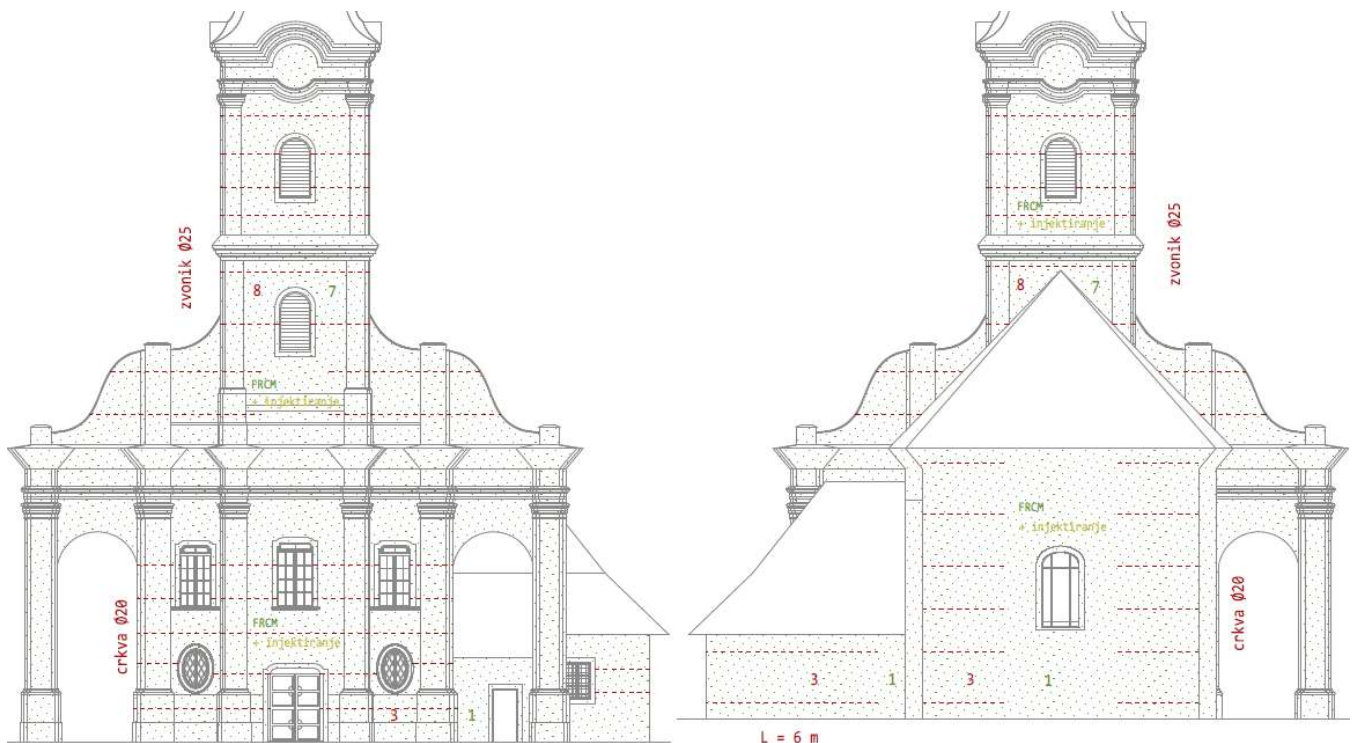
Prikaz detalja sidrenja FRCM sustava



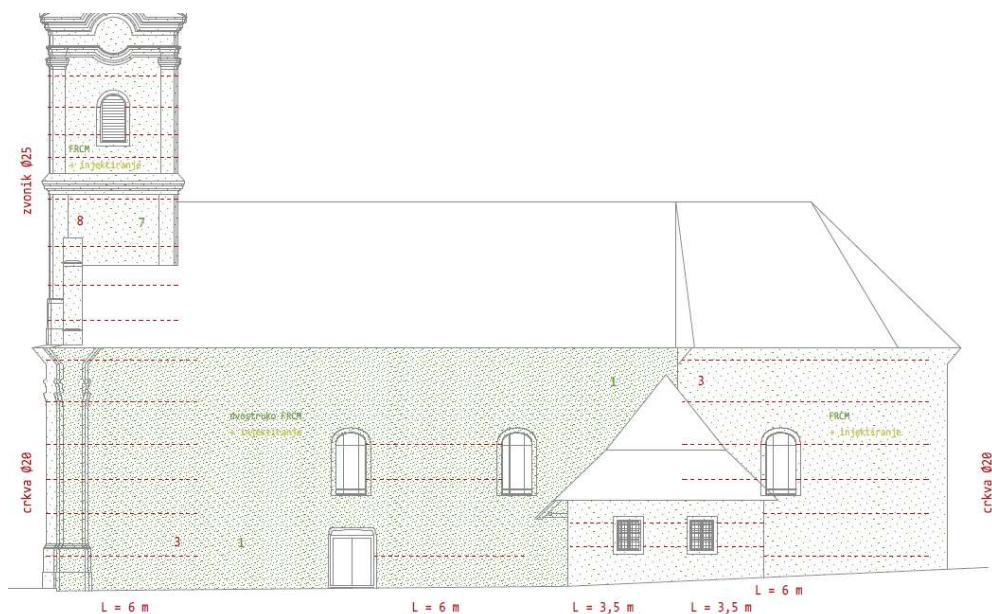
5. Pojačanje zidanih zidova čeličnim zategama:

Zidove koji ne zadovoljavaju u pogledu nosivosti na posmične seizmičke sile potrebno je pojačati čeličnim sidrima. Horizontalna sidra postavljaju se svakih 150(200) cm po visini na zidovima. Dimenzija sidra je $\Phi 16$ i postavljaju se u prethodno izbušene rupe dimenzije $\Phi 60$ koje se kasnije injektiraju. Sidrenje horizontalnih sidara ostvareno je ankerima na vanjskoj strani zida.

Shematski prikaz pozicije šipki u tlocrtu dan je na skici ispod. Zatege koje prolaze ispod ili iznad otvora potrebno izvesti na udaljenosti od 30-50 cm od ruba otvora. Također, potrebno je pripaziti da se prilikom postavljanja zatega ne unište ukrasni elementi.



Prikaz zatega na zidovima sjeverozapadnog i jugoistočnog pročelja



Prikaz zatega na zidovima sjeveroistočnog pročelja

- Površina na kojoj će se lijepiti tkanina mora biti savršeno čista, suha i mehanički čvrsta. Površina se pjeskari kako bi se uklonili tragovi smjesa za skidanje, laka, boje itd. Na dijelovima gdje je uništen beton potrebno je ukloniti oštećene dijelove, očistiti armaturu i ukloniti tragove od hrđe. Zatim je armaturu potrebno zaštititi pomoću Mapefer, dvokomponentnog antikorozivnog morta ili Mapefer 1K, jednokomponentni cementni mort.
- Popraviti površinu betona koristeći proizvode iz Mapegrout grupe.
- Prije nanošenja tkanine potrebno je sačekati minimalno tri tjedna.



- Zapuniti sve pukotine injektiranjem Epojet (za suhe površine) ili Foamjet T odnosno F ukoliko je površina vlažna.
- Svi oštri rubovi koji su omotani tkaninom moraju se zagladiti čekićem ili bilo kojim drugim prikladnim sredstvom. Preporučeno je da polumjer savijanja ne bude manji od 2 cm (u skladu s talijanskim smjernicama CNR-DT 200 R1/2013)
- Pripremiti MapeWrap Primer 1 i nanijeti ga jednoliko na površinu. Ukoliko je supstrat porozan nanijeti i drugu ruku kada se prvi premaz u potpunosti apsorbira.
- Dok je još svjež, pripremiti i nanijeti MapeWrap 11 ili MapeWrap 12 u debljini od 1mm. Isto je potrebno napraviti i na rubovima tako da se dobije radijus kuta ne manji od 2 cm.



Priprema površine, nanos MapeWrap Primer 1 i nanos MapeWrap 11 ili 12 (s lijeva na desno)

- Pripremiti MapeWrap 21 i impregnirati tkaninu ručno ili strojno. Tkaninu izrezati u potrebne dimezije i potopiti u MapeWrap 21. Nakon toga je izvaditi i ukloniti višak smjese. Tkanina se nanosi odmah na površinu. Potrebno je paziti da se tkanina ne bora i ne savija kako ne bi oštetili karbonska vlakna.
- Na svjež premazanu površinu nanijeti MapeWrap C UNI-AX tkaninu bez boranja. Tkaninu je potrebno izravnati i prijeći valjkom u smjeru vlakana. Nekoliko puta ponoviti prelazak valjkom kako bi se uklonili mjehurići zraka nastali polaganjem tkanine.



Postupak potapanja tkanine ručno i strojno



Nanošenje tkanine i poravnanje valjkom

- Prilikom preklapanja tkanina, MapeWrap C UNI-AX mora imati prijelom od 20 cm s istom tkaninom.

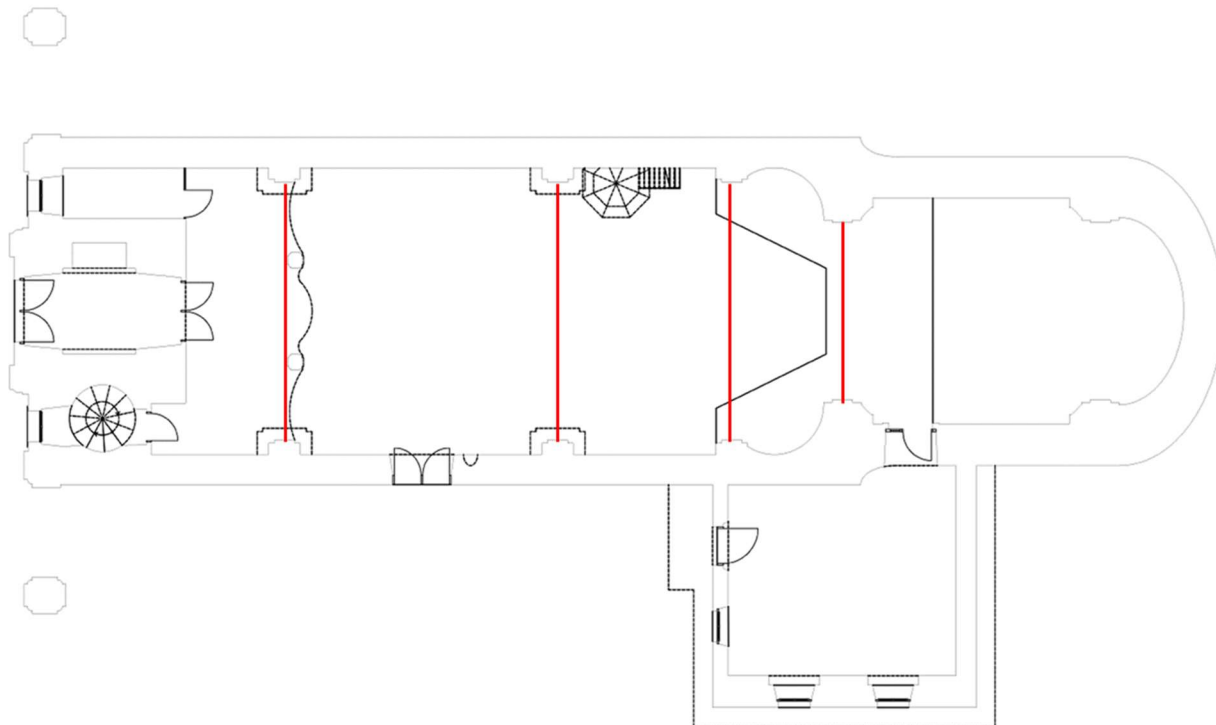


Izgled spoja greda i stupova



7. Čelične zatege kroz prostor

Predviđeno je postavljanje prostornih čeličnih zatega kroz pete lukova, iznad kapitela. Tlocrtni položaj zatega prikazan je na skici ispod.



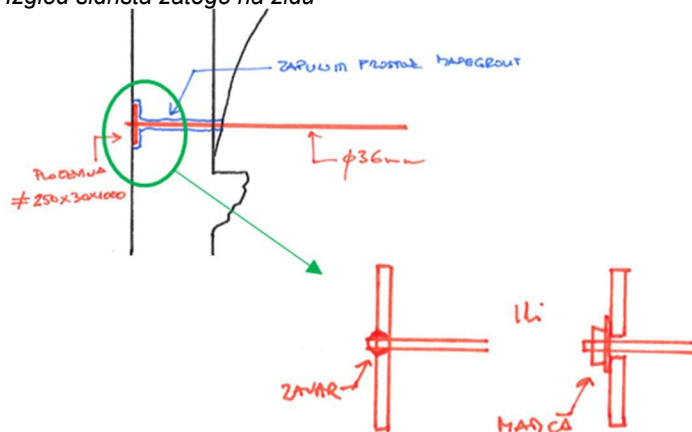
Prikaz položaja postojećih zatega

Zatege su predviđene promjera $\varnothing 36$ sa spojnim vijcima M36 kvalitete čelika S355J0 odnosno kl. v. 5.6. Predviđeno je da se izvedu na razini postojećih zatega. Na određenim pozicijama bi se probušili zidovi promjera rupa $\varnothing 45$ mm kroz koje bi prošle zatege.

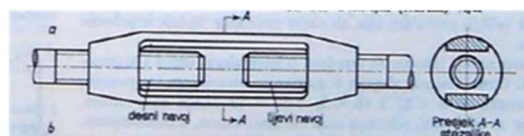
Zatege se na vanjskim licima zida sidre metalnim pločevinama debljine $t = 30$ mm dimenzija cca 250×1000 mm. Pločevinu je potrebno antikorozivno zaštititi i nakon montaže dodatno je zaštititi epoxy premazom preko kojeg se nanese kvarcni posip da se žbuka lakše prihvati. Također pločevinu je poželjno uštemati u zid da se dobije veći zaštitni sloj žbuke na pločevini i samim tim potrebna zaštita.

Zatezanje zatega predviđeno je da se radi zateznim spojkama (španerima) na sredini zatega. Razlog tome je da se omogući lakša montaža zatega, ali i naknadno pritezanje zatega. Zatege s vremenom se relaksiraju, a dođe i do puzanja зида na sidrištima pa će ju kroz prvih nekoliko godina trebati dodatno pritezati.

Izgled sidrišta zatega na zidu



Izgled zatezne spojke na sredini raspona



C.1.5 TEMELJENJE NOSIVE KONSTRUKCIJE

Budući da se radi o postojećoj građevini sva slijeganja su ostvarena. Proračun temeljne konstrukcije nije napravljen jer se ne zna stvarno stanje temeljne konstrukcije kao ni karakteristike tla. Istražni geotehnički radovi utvrđivanja i stanja postojećih temelja nisu provedeni. Pretpostavlja se da je temeljenje na temeljnim trakama u debljini zidova te stopama ispod stupova. Provedenim vizualnim pregledom konstrukcije nisu uočena oštećenja koja bi ukazivala na problem temeljenja.

Zahtjeva se posebno izvješće o provedenom projektantskom nadzoru glede:

1. – sastava i mehaničkih svojstava tla
2. - oblika i dimenzija temelja

C.1.6 POSTOJEĆI MATERIJALI

ZIDE – postojeći zidovi:

Nisu rađena ispitivanja mehaničkih karakteristika zida, pa su za potrebe proračuna karakteristike zida pretpostavljene na temelju vrijednosti iz literature i iskustvenih vrijednosti za građevine odgovarajućeg tipa i starosti.

- Opečni zidni elementi skupine 1 – puna opeka – $f_b \geq 10 \text{ MPa}$
- Mort zadanog sastava – **M1**

C.1.7 UKUPNA PLOŠTINA PODOVA ZGRADE (PREMA TOČKI 5.1.3. HRN ISO 9836)

ISKAZ UKUPNE PLOŠTINE PODNE POVRŠINE ZGRADE – BRUTO POVRŠINE

U izračunu građevinske bruto površine utvrđena je građevinska (bruto) površina predmetne zgrade od 455 m².

C.1.8 MATERIJALI I OSNOVNI UVJETI IZVEDBE NOSIVE KONSTRUKCIJE

BETON:

- Beton armiranobetonskih elemenata gospodarskog objekta je razreda **C25/30**.
- Beton nearmiranih elemenata je razreda **C12/15**.

Debljine zaštitnih slojeva potrebno je uzeti u skladu s analizom danom u statičkom proračunu. Razred izloženosti pojedinih elemenata konstrukcije također je dan u statičkom proračunu (točka C.3.1.1).

ARMATURA:

| Konstrukcijski elementi | Čelik za armiranje |
|-------------------------|---|
| AB grede, tlačna ploča | – rebraste šipke B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500 \text{ MPa}$ - karakteristična granica razvlačenja) |
| Serklaži i ležajevi | – rebraste šipke B 500 razreda duktilnosti B ($f_{yk} = 500 \text{ MPa}$ - karakteristična granica razvlačenja) |

ZIDE:

Za nosive elemente konstrukcije koji su projektom ili troškovnikom predviđeni kao zidani zidovi zahtijeva se da ti elementi konstrukcije budu od zidnih elemenata Skupine 1 ili 2 i I. kategorije proizvodnje te morta zadanog sastava izvedeni u skladu s razredom izvedbe "B".

ČELIK:

Kvaliteta materijala čelične konstrukcije kao i razred (klasa) izvođenja dani su u tablici ispod.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 82 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

| Konstruktivni elementi | Materijal | Razred (klasa) izvedbe |
|------------------------|---------------|------------------------|
| Svi čelični elementi | S235JR | EXC2 |

Proračun i razrada priključaka i detalja spojeva biti će obrađeni u izvedbenom projektu. Vijčane veze glavnih elemenata predviđene su da se izvede s vijcima u skladu s HRN EN 14399 kvalitete 10.9 i 8.8 prema HRN EN898-1. Vijčane veze sekundarnih elemenata predviđeno je da se izvede s vijcima u skladu s HRN EN 15048 kvalitete 8.8 prema HRN EN 898-1. Sidreni vijci čelične konstrukcije predviđeno je da se izvede minimalne kvalitete S355JR.

Antikorozivna zaštita čelične nosive konstrukcije predviđena ovim projektom dana je u tablici ispod.

| Konst. element | Trajnost AKZ | Sustav AKZ |
|----------------------|--------------------------|---|
| Svi čelični elementi | Visoka H (> 15 godina) | Bojanje C2 niz normi HRN EN ISO 12944 ili vruće cinčanje niz normi HRN EN ISO 14713 |

Prije nanošenja premaza potrebno je pripremiti površinu sukladno zahtjevima stupnja P2 prema HRN EN ISO 8501-3, te abrazivno očistiti do traženog stupnja Sa 2 ½ prema HRN EN ISO 8501-1 kako bi se ujedno dobio i traženi profil hrapavosti koji odgovara stupnju Fine (S) prema HRN EN ISO 8503-2.

Za sve čelične elemente nosive konstrukcije potrebno je izvesti odgovarajuću zaštitu premazima ili oblaganjem koja osigurava požarnu otpornost.

DRVO:

- Drveni rogovi i daske - **C24**

C.1.9 UVJETI I ZAHTJEVI KOJI MORAJU BITI ISPUNJENI PRI IZVOĐENJU RADOVA I KOJE NAČIN IZVOĐENJA RADOVA MORA ISPUNITI ZA DIO ZGRADE KOJI SE OBNAVLJA (UGRADNJE I MEĐUSOBNOG POVEZIVANJA GRAĐEVNIH I DRUGIH PROIZVODA), A KOJI SU BITNI ZA ISPUNJAVANJE TEHNIČKIH SVOJSTAVA PROJEKTIRANOG DIJELA ZGRADE, TE TEMELJNOG ZAHTJEVA MEHANIČKE OTPORNOSTI I STABILNOSTI


Ne propisuju se posebni uvjeti koji moraju biti ispunjeni pri izvođenju radova, osim poštivanja tehničkih propisa i ostalih važećih zakona, normi i pravilnika, odnosno poštivanja uputa proizvođača. Svi uvjeti i zahtjevi koji moraju biti ispunjeni pri izvođenju radova i način izvođenja radova propisani su u poglavlju ovoga projekta - Program kontrole i osiguranja kvalitete.

C.1.10 OPIS UTJECAJA NAMJENE I NAČINA UPORABE PROJEKTIRANOG DIJELA ZGRADE TE UTJECAJA OKOLIŠA NA SVOJSTVA UGRAĐENIH GRAĐEVNIH I DRUGIH PROIZVODA, NA TEHNIČKA SVOJSTVA PROJEKTIRANOG DIJELA ZGRADE TE NA ZGRADU U CJELINI

Nema posebnog utjecaja namjene i načina uporabne zgrade ili okoliša na svojstva građevnih i drugih proizvoda i tehničkih svojstava zgrade.

C.1.11 OPIS ISPUNJENJA TEMELJNOG ZAHTJEVA MEHANIČKE OTPORNOSTI I STABILNOSTI ZA PROJEKTIRANI DIO ZGRADE

Temeljni zahtjevi mehaničke otpornosti i stabilnosti dokazani su u proračunskom dijelu ovoga projekta za svaki konstrukcijski element zasebno.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 83 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

C.1.12 RAZINA OBNOVE KONSTRUKCIJE ZGRADE

Predmetna građevina se prema Tehničkom propisu za građevinske konstrukcije, Prilog III. Razine obnove potresom oštećenih konstrukcija zgrada u odnosu na mehaničku otpornost i stabilnost svrstava u razinu obnove:

RAZINA 3: POJAČANJE KONSTRUKCIJE

Poboljšanje (rekonstrukcija) sa ciljem dovođenja građevinske konstrukcije u stanje poboljšane razine nosivosti. Pojačanje potresom oštećene građevinske konstrukcije zgrade uz primjenu metoda kojima se postiže povećanje mehanička otpornost i stabilnost zgrade u odnosu na potresno djelovanje za poredbenu vjerojatnost premašaja od 20% u 50 godina (povratni period 225 god.) za granično stanje znatnog oštećenja.

C.1.13 MOGUĆNOSTI I UVJETI UPORABE DIJELOVA OBNOVLJENE ZGRADE PRIJE DOVRŠETKA OBNOVE ZGRADE OVISNO O RAZINI OBNOVE

Dijelovi građevine u kojima se u tom trenutku obavljaju radovi obnove (pojačanje ili sanacija konstrukcije) ne mogu se koristiti do trenutka završetka radova.

C.1.14 DOKAZ ZATEČENE POTRESNE OTPORNOSTI ZGRADE U ODNOSU NA POTRESNU OTPORNOST ZGRADE PREMA NORMAMA NIZA HRN EN 1998 I PRIPADNIM NACIONALNIM DODACIMA NA KOJE UPUĆUJE TEHNIČKI PROPIS

Prema analizi konstrukcije koja je provedena u sklopu ELABORATA OCJENE POSTOJEĆEG STANJA GRAĐEVINSKE KONSTRUKCIJE za predmetnu građevinu, vertikalna konstrukcije predmetne građevine zadovoljava u pogledu seizmičke otpornosti:

- za crkvu poprečni smjer 41%
- za crkvu uzdužni smjer 105%,
- za zvonik poprečni smjer 52%
- za zvonik uzdužni smjer 48%,

potrebne vrijednosti vršnog ubrzanja tla za djelovanja u odnosu na zahtjeve definirane za povratni period od $T = 475$ god. i vršno ubrzanje tla od $a_g/g = 0,107$ za predmetnu lokaciju.

C.1.15 PROJEKTIRANI VIJEK UPORABE I UVJETI ZA ODRŽAVANJE PROJEKTIRANOG DIJELA GRAĐEVINE


Projektirani vijek uporabe je 50 godina

Građevinska konstrukcija održava se na način da se tijekom trajanja građevine očuvaju njezina tehnička svojstva i ispunjavaju zahtjevi određeni projektom građevine. Radnje u okviru održavanja nose konstrukcije treba provoditi prema odredbama **Tehničkog propisa za građevinske konstrukcije (NN br. 17/17, 75/20) i Pravilnika o održavanju građevina (NN. br 122/14, 89/19)** te u skladu s normama na koje upućuje navedeni propis i pravilnik kao i odgovarajućom primjenom odredaba važećih ostalih propisa. Redovito održavanje građevine dužan je osigurati vlasnik građevine i to na način da se tijekom njezina trajanja očuvaju temeljni zahtjevi za građevinu.

U okviru redovitog održavanja građevinske konstrukcije potrebno je provoditi redovite preglede, koji se obzirom na vremenske intervale provođenja pregleda i obim radnji provode kao:

1. osnovni preglede - svake godine
2. glavni preglede – svakih 10 godina
3. dopunski preglede – u slučaju izvanrednih događaja

Osnovni preglede građevinskih konstrukcija imaju za svrhu utvrđivanje općeg stanja konstrukcije, te moraju obuhvatiti uvid u raspoloživu dokumentaciju i vizualni pregled stanja glavnih elemenata konstrukcije koji su bitni za nosivost i otpornost na požar konstrukcije u cjelini te za pravilno funkcioniranje građevine (spojevi glavnih nosivih elemenata, potporni elementi, glavni nosači, zatege, i sl.), a čijim otkazivanjem može biti ugrožena sigurnost korisnika građevine i/ili prouzročena značajna materijalna šteta.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 84 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

Glavni pregledi građevinskih konstrukcija imaju za svrhu utvrđivanje stanja konstrukcije i materijala, obavezno moraju obuhvatiti kontrolu:

- temelja tj. pregled stanja dostupnih dijelova temelja (temeljne ploče) uz posrednu kontrolu putem provjere ispravnosti geometrije ostalih dijelova građevine;
- stanja elemenata nosive konstrukcije tj. detaljan pregled svih elemenata konstrukcije koji su bitni za nosivost konstrukcije u cjelini te za pravilno funkcioniranje građevine kao što su: spojevi glavnih nosivih elemenata, glavni nosači, stupovi, postojanje pukotina, korozije armature i sl.;
- geometrije konstrukcije i to prvenstveno geometrije stropnih konstrukcija tj. veličina progiba;
- stanja ležajeva i oslonaca čelične konstrukcije i to pravilnost položaja, pritegnutost, čistoća, oštećenja i funkcionalnost;
- stanja zaštite od korozije i stanja otpornosti na požar (premaži, zaštitne obloge, zaštitni slojevi, i sl.);
- stanja sustava za odvodnju i drenažu (posebno odvodnju s krovnih ploha);
- stanja priključaka instalacija i opreme na elemente konstrukcije;
- brtvljenja odnosno provjetravanja kod sandučastih elemenata;
- stanja elemenata za osiguranje konstrukcije i ljudi, kao što su ograde.

Kod provedbe osnovnih pregleda ukoliko se utvrde nedostaci koji mogu imati utjecaja na ispunjavanje zahtjeva mehaničke otpornosti i stabilnosti te otpornosti na požar, potrebno je provesti dodatne kontrole i ispitivanja.

Kod provedbe glavnih pregleda konstrukcije provodi se vizualnim pregledom, mjerenjima, ispitivanjima te uvidom u dokumentaciju građevine, uređaja i opreme (projektna dokumentacija, građevinski dnevnik, izjave, potvrde, izvješća, fotodokumentacija, nalozi, zapisnici, otpremnice, i sl.) te na drugi prikladan način.

Ako se pregledom utvrde nedostaci u tehničkim svojstvima građevinske konstrukcije, mora se provesti naknadno dokazivanje da građevinska konstrukcija u zatečenom stanju ispunjava minimalno zahtjeve propisa i pravila u skladu s kojima je projektirana i izvedena.

U slučaju da se pokaže da zatečena tehnička svojstva građevinske konstrukcije ne zadovoljavaju zahtjeve propisa i pravila u skladu s kojima je konstrukcija projektirana i izvedena, potrebno je provesti zahvate (popravci, sanacija, adaptacija, rekonstrukcija) kojima se tehnička svojstva građevinske konstrukcije dovode na razinu koja zadovoljava minimalno zahtjeve tih propisa i pravila, ili je ukloniti.

Za provedbu zahvata sanacije i rekonstrukcije potrebno je izraditi odgovarajući projekt u skladu sa zahtjevima danim u Tehničkom propisu za građevinske konstrukcije (NN br. 17/17, 75/20).

Dokumentaciju pregleda te dokumentaciju o održavanju (ili sanacije) konstrukcije dužan je trajno čuvati vlasnik građevine. Pregled konstrukcije zgrade moraju obavljati za to ovlaštene osobe.

C.1.16 OPTEREĆENJA

Vertikalno opterećenje na građevinu je određeno u skladu s normama za opterećenja HRN EN 1991-1-1:2012, HRN EN 1991-1-3:2012 i dostupnim podacima. Prema normi HRN EN 1991-1-3:2012 i nacionalnom dodatku HRN EN 1991-1-3:2012/NA:2012, građevina se nalazi u 3. snježnom području (Veliko Trojstvo, kontinentalna Hrvatska).

Horizontalno opterećenje na građevinu uzeto je u skladu s normom za seizmiku HRN EN 1998-1:2011 i nacionalnim dodatkom HRN EN 1998-1:2011/NA:2011, te normom za opterećenje vjetrom HRN EN 1991-1-4:2012 i nacionalnim dodatkom HRN EN 1991-1-4:2012/NA:2012. Prema normi HRN EN 1998-1:2011 i nacionalnom dodatku HRN EN 1998-1:2011/NA:2011 građevina se nalazi u području s ubrzanjem tla $a_{gR} = 0,107 \times g$, a prema normi HRN EN 1991-1-4:2012 i nacionalnom dodatku HRN EN 1991-1-4:2012/NA:2012 osnovna brzina vjetra je $v_b = 20,0 \text{ m/s}$.

C.1.17 OPĆE NAPOMENE

Proračun je napravljen uz pomoć programskih paketa 3Muri, Tower 8, Office paketa i uz pomoć tablica i izraza iz literature. Proračun je napravljen poštujući sva pravila proračuna unutarnjih sila konstrukcije prema teoriji linearne elastičnosti i nelinearnog proračuna metodom postupnog guranja i dimenzionirajući je prema graničnim stanjima definiranim važećim *Tehničkim propisom za građevinske konstrukcije (NN. Br. 17/17, 75/20)*.

Popis svih zakona, propisa i pravilnika korištenih u ovom proračunu dan je posebno u izjavi A/5.

Statički proračun uzima u obzir krajnje stanje konstrukcije. Stručni nadzor nad izvođenjem građevine je odgovoran za sigurnost i stabilnost konstrukcije u fazi izgradnje.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 85 Datum: studen 2022. |
|---|---|--|

Za sve izmjene ili dopune u odnosu na glavni projekt konstrukcije potrebna je prethodna suglasnost projektanta. Sve radioničke nacрте i nacрте armature potrebno je dostaviti glavnom projektantu na pregled prije izvedbe konstrukcije.

C.1.18 POSEBNE NAPOMENE

Budući da se radi o postojećoj građevini gdje istražnim radovima i vizualnim pregledom nisu mogli biti obuhvaćeni svi dijelovi konstrukcije preporuča se da tijekom izvođenja provoditi kontinuirani projektantski nadzor. Projektantski nadzor nad izvođenjem predmetnih radova obavlja projektant osobno ili preko svojih suradnika. Taj nadzor vodi brigu da se radovi izvedu prema projektu i njegovim dopunama (ako budu postojale) i svrsishodno namjeni koja proizlazi iz projekta. Projektantski nadzor projektanta je stalnog karaktera. Projektant ima pravo donositi odluke u slučaju kada se ukaže potreba da se izvrše izmjene pojedinih dijelova projekta, bilo po opsegu, postupku ili redoslijedu izvođenja radova.

Ukoliko se prilikom izvođenja radova ustvrde ikakva odstupanja izvedenog postojećeg stanja od onoga što je prikazano na snimku postojećeg stanja i planu pozicija postojeće konstrukcije potrebno je obavjestiti projektanta konstrukcije.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRADEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA

k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

86

Datum:

studenj 2022.

C/2 AKT NA TEMELJU KOJEG JE ZGRADA IZGRAĐENA, ODNOSNO KOJIM JE STEKLA STATUS POSTOJEĆE ZGRADE



REPUBLIKA HRVATSKA
DRŽAVNA GEODETSKA UPRAVA
PODRUČNI URED ZA KATASTAR BJELOVAR

NESLUŽBENA KOPIJA

Stanje na dan: 10.10.2022. 11:58

PRIJEPIS POSJEDOVNOG LISTA

Katastarska općina: VELIKO TROJSTVO (Mbr. 301485)

Posjedovni list: 852

| Udio | Prezime i ime odnosno tvrtka ili naziv, prebivalište odnosno sjedište upisane osobe | OIB |
|------|---|-----|
| 1/1 | CRKVENA OPĆINA, VELIKO TROJSTVO, MIŠULINOVAC | |

Podaci o katastarskim česticama

| Zgr | Dio | Broj katastarske čestice | Adresa katastarske čestice/Način uporabe katastarske čestice/Način uporabe zgrade, naziv zgrade, kućni broj zgrade | Površina/m ² | Broj D.L. | Posebni pravni režimi | Primjedba |
|--------------------------------------|-----|--------------------------|--|-------------------------|-----------|-----------------------|-----------|
| | | 55/1 | | 4341 | 6 | | |
| | | | CRKVA I DVOR | 4341 | | | |
| | | 59/1 | | 1201 | 7 | | |
| | | | VOĆNJAK | 1201 | | | |
| | | 727/4 | | 50 | 5 | | |
| | | | KAPELICA | 50 | | | |
| | | 898/2 | | 72 | 6 | | |
| | | | KAPELICA | 72 | | | |
| | | 921/1 | | 1183 | 6 | | |
| | | | PAŠNJAK | 1183 | | | |
| | | 1002/3 | | 705 | 7 | | |
| | | | PAŠNJAK | 705 | | | |
| Ukupna površina katastarskih čestica | | | | 7552 | | | |

NAPOMENA: Ovaj prijepis posjedovnog lista nije dokaz o vlasništvu na katastarskim česticama upisanim u posjedovnom listu.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRADEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**

k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

87

Datum:

studeni 2022.

10. 10. 2022. 11:59

Zajednički informacijski sustav zemljišnih knjiga i katastra - javna aplikacija



REPUBLIKA HRVATSKA
DRŽAVNA GEODETSKA UPRAVA
PODRUČNI URED ZA KATASTAR BJELOVAR

NESLUŽBENA VERZIJA

K.o. VELIKO TROJSTVO, 301485
k.č. br.: 55/1

IZVOD IZ KATASTARSKOG PLANA

Približno mjerilo ispisa 1:500

Izvorno mjerilo plana 1:2880



Datum ispisa: 10.10.2022

<https://oss.urednazemlja.hr/public/cadServices.jsp?action=publicCadastralParcel&institutionID=72&cadastreMunicipalityId=2874&possessionSh...> 1/1

U Zagrebu, studeni 2022.

B. Galić

HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA

Branko Galić

dipl. ing. građ.

Ovlašteni inženjer građevinarstva



G 3065

Projektant:

Branko Galić, dipl.ing.građ.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

88

Datum:

studenj 2022.

C/3. ANALIZA ZAŠTITNIH SLOJEVA I OPTEREĆENJA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

C.3.1 ANALIZA ZAŠTITNIH SLOJEVA I OPTEREĆENJA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

Predmet ovog elaborata je statički proračun nosive konstrukcije PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA na lokaciji k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

C.3.1.1 ANALIZA MINIMALNIH ZAŠTITNIH SLOJEVA BETONA S OBZIROM NA RAZREDE IZLOŽENOSTI DJELOVANJU OKOLIŠA

Određivanje minimalnog zaštitnog sloja provodi se prema normi HRN EN 1992-1-1:2013: Eurokod 2 -- Projektiranje betonskih konstrukcija -- Dio 1-1: Opća pravila i pravila za zgrade (EN 1992-1-1:2004/AC:2010)

Pretpostavljena klasa konstrukcija prema HRN EN 1992-1-1:2013 je S4. Na temelju toga i razreda izloženosti te razreda betona, iz tablica 4.3N i 4.4N se očitavaju minimalne debljine zaštitnog sloja $c_{min,dur}$.

Tablica 4.3N: Preporučena klasifikacija konstrukcija (preporučena početna S4)


| Razred konstrukcije | | | | | | | |
|--|---------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|
| Kriterij | Razred izloženosti prema tablici 4.1 | | | | | | |
| | X0 | XC1 | XC2/XC3 | XC4 | XD1 | XD2/XS1 | XD3/XS2/XS3 |
| Proračunski uporabni vijek 100 godina | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 | povećati razred za 2 |
| Razred čvrstoće ¹⁾²⁾ | $\geq C30/37$ smanjiti razred za 1 | $\geq C30/37$ smanjiti razred za 1 | $\geq C35/45$ smanjiti razred za 1 | $\geq C40/50$ smanjiti razred za 1 | $\geq C40/50$ smanjiti razred za 1 | $\geq C40/50$ smanjiti razred za 1 | $\geq C45/55$ smanjiti razred za 1 |
| Element pločaste geometrije (proces gradnje nema utjecaja na položaj armature) | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 |
| Osigurana posebna kontrola kvalitete proizvodnje betona | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 | smanjiti razred za 1 |

Tablica 4.4N: Vrijednosti minimalnog zaštitnog sloja $c_{min,dur}$ za armaturu s obzirom na trajnost, prema EN 10080

| Zahtjevi okoliša za $c_{min,dur}$ [mm] | | | | | | | |
|--|--|-----|---------|-----|---------|---------|---------|
| Razred konstrukcije | Razred izloženosti u skladu s tablicom 4.1 | | | | | | |
| | X0 | XC1 | XC2/XC3 | XC4 | XD1/XS1 | XD2/XS2 | XD3/XS3 |
| S1 | 10 | 10 | 10 | 15 | 20 | 25 | 30 |
| S2 | 10 | 10 | 15 | 20 | 25 | 30 | 35 |
| S3 | 10 | 10 | 20 | 25 | 30 | 35 | 40 |
| S4 | 10 | 15 | 25 | 30 | 35 | 40 | 45 |
| S5 | 15 | 20 | 30 | 35 | 40 | 45 | 50 |
| S6 | 20 | 25 | 35 | 40 | 45 | 50 | 55 |

Prema HRN EN 1992-1-1:2013, poglavlje 4.4.1.2 (11) kod odabira je povećan zaštitni sloj za 5 mm kod elemenata koji se betoniraju na podlozi koja nije potpuno glatka (temeljna konstrukcija). Također je sukladno poglavlju 4.4.1.3 (1)P potrebno je povećati zaštitni sloj za 10 mm radi odstupanja kod izvedbe.

Na sljedećoj stranici je prikaz odabira zaštitnih slojeva s obzirom na razrede izloženosti okolišu.

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 90 Datum: studeni 2022. |
|---|---|---|

| Nosivi elementi konstrukcije | Razredi izloženosti | Razred betona | Odabrani zaštitni sloj betona (mm) |
|------------------------------|---------------------|---------------|------------------------------------|
| Tlačna ploča | XC1 | C25/30 | $c_{nom} = 25 \text{ mm}$ |
| Horizontalni AB serklaži | XC1 | C 25/30 | $c_{nom} = 25 \text{ mm}$ |
| AB grede | XC1 | C 25/30 | $c_{nom} = 25 \text{ mm}$ |

C.3.1.2 ANALIZA POŽARNE OTPORNOSTI NOSIVE KONSTRUKCIJE

Prema prikaz primjenjenih mjera zaštite od požara minimalna klasa vatrootpornosti konstrukcijskih elemenata je sljedeća:

| Nosivi elementi konstrukcije | Zahtjevana minimalna klasa vatrootpornosti |
|---|--|
| Prizemlje | REI 90 |
| Krovište i tornja – prostor potkrovlja i tornja | REI 30 |

Armiranobetonska konstrukcija

Dokaz požarne otpornosti armiranobetonskih konstrukcijskih elemenata provesti će se sukladno normi HRN EN 1992-1-2:2013: Eurokod 2: Projektiranje betonskih konstrukcija -- Dio 1-2: Opća pravila -- Projektiranje konstrukcija na djelovanje požara (EN 1992-1-2:2004/AC:2008), primjenom propisanih pravila i tabličnom kontrolom potrebnih zaštitnih slojeva i minimalnih dimenzija armiranobetonskih konstrukcijskih elemenata. Za svaki pojedini tip nosive konstrukcije će se odrediti minimalna izmjera poprečnog presjeka i minimalni zaštitni sloj koji nosivi element mora zadovoljavati. U daljnjem proračunu konstrukcije će se svi ovi zahtjevi uvažiti kod proračun pojedinih elemenata nosive konstrukcije.

Grede

Tablica 5.6: U tablici 5.6. iz EN 1992-1-2:2004 dane su najmanje minimalne dimenzije rebra grede i udaljenosti od težišta armature do ruba za kontinuirane armiranobetonske i prednapete grede.

| Normirana požarna otpornost | Najmanje dimenzije [mm] | | | | | | |
|-----------------------------|--|------------|-----------|-----------|----------------------|-----------|-----------|
| | Moguće kombinacije a i b_{min} , gdje je a prosječni osni razmak, a b_{min} širina grede | | | | Debljina hrpta b_w | | |
| | | | | | Razred WA | Razred WB | Razred WC |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| R 30 | $b_{min} = 80$ $a = 15^*$ | 160 12* | | | 80 | 80 | 80 |
| R 60 | $b_{min} = 120$ $a = 25$ | 200 12* | | | 100 | 80 | 100 |
| R 90 | $b_{min} = 150$ $a = 35$ | 250 25 | | | 110 | 100 | 100 |
| R 120 | $b_{min} = 200$ $a = 45$ | 300 35 | 450 35 | 500 30 | 130 | 120 | 120 |

Minimalne izmjere poprečnog presjeka greda i zaštitnih slojeva iznose:

| Požarna otpornost | Minimalne debljine rebra greda (cm) | Minimalni zaštitni sloj betona (mm) |
|-------------------|-------------------------------------|---|
| R 60 | $b_{min} = 20 \text{ cm}$ | $c_{nom} \geq 12 - (14/2+8) = 0 \text{ mm} \rightarrow$ odabrano $c_{nom} = 25 \text{ mm}$ |
| R 90 | $b_{min} = 25 \text{ cm}$ | $c_{nom} \geq 25 - (14/2+8) = 10 \text{ mm} \rightarrow$ odabrano $c_{nom} = 25 \text{ mm}$ |

Ploče

Tablica 5.8: U tablici 5.8. iz EN 1992-1-2:2004 dane su najmanje debljine ploča i udaljenost od težišta armature do ruba za slobodno oslonjene armiranobetonske i prednapete **ploče nosive u jednom i dva smjera**.

| Normirana požarna otpornost | Najmanje dimenzije [mm] | | | |
|-----------------------------|---------------------------|------------------------|---------------------|------------------------|
| | Debljina ploče h_s [mm] | Nosive u jednom smjeru | Osni razmak a | |
| | | | Nosive u dva smjera | |
| | | | $l_y/l_x \leq 1,5$ | $1,5 < l_y/l_x \leq 2$ |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| REI 30 | 60 | 10* | 10* | 10* |
| REI 60 | 80 | 20 | 10* | 15* |
| REI 90 | 100 | 30 | 15* | 20 |
| REI 120 | 120 | 40 | 20 | 25 |
| REI 180 | 150 | 55 | 30 | 40 |
| REI 240 | 175 | 65 | 40 | 50 |

l_x i l_y su rasponi ploča koje su nosive u dva smjera pod pravim kutovima, pri čemu je l_y dulji raspon.
 Za prednapete grede, treba u obzir uzeti povećanje osnovog razmaka u skladu s točkom 5.2(5).
 Osni razmak a u stupcima 4 i 5 odnosi se na ploče oslonjene na sva četiri ruba. Inače ih treba obraditi kao ploče koje nose u jednom smjeru.
 * Obično će biti mjerodavan zaštitni sloj zahtijevan prema normi EN 1992-1-1.

Minimalne debljine ploča nosivih u jednom ili dva smjera i njihovih zaštitnih slojeva iznose:

| Požarna otpornost | Minimalne debljine ploča (cm) | Minimalni zaštitni sloj betona (mm) |
|-------------------|-------------------------------|---|
| R 60 | $h_{min} = 8$ cm | $c_{nom} \geq 20 - 10/2 = 15$ mm → odabrano $c_{nom} = 25$ mm |
| R 90 | $h_{min} = 10$ cm | $c_{nom} \geq 30 - 10/2 = 25$ mm → odabrano $c_{nom} = 25$ mm |

Zaključak:

Iz prethodne analize proveden u točkama C.3.1.1 i C.3.1.2 može se zaključiti da je kod odabira minimalnih zaštitnih slojeva mjerodavna analiza utjecaja okoliša.



Zidana konstrukcija

Dokaz požarne otpornosti zidanih konstrukcijskih elemenata provest će se sukladno normi HRN EN 1996-1-2:2011: Eurokod 6: Projektiranje zidanih konstrukcija -- Dio 1-2: Opća pravila -- Projektiranje konstrukcija na djelovanje požara (EN 1996-1-2:2005) tabličnom kontrolom minimalnih dimenzija zidanih konstrukcijskih elemenata. Debljina zidanih zidova je $t > 25$ cm. Iz Tablice N.B.1.2 je očito da je navedena debljina, za zahtijevane R 90 veća od minimalnih vrijednosti i na taj način zadovoljava tražene požarne zahtjeve.

Table N.B.1.2 Clay masonry minimum thickness of separating loadbearing single-leaf walls
(Criteria REI) for fire resistance classifications

| row number | material properties: unit strength f_k [N/mm ²] gross density ρ [kg/m ³] combined thickness ct % of wall thickness | Minimum wall thickness (mm) t_f for fire resistance classification REI for time (minutes) | | | | | | |
|------------|---|---|--------------------|--------------------|----------------------|----------------------|----------------------|----------------------|
| | | $t_{k,d}$ | | | | | | |
| | | 30 | 45 | 60 | 90 | 120 | 180 | 240 |
| IS | Group IS units | | | | | | | |
| IS.1 | $5 \leq f_k \leq 75$ general purpose mortar $5 \leq f_k \leq 50$ thin layer mortar $1\,000 \leq \rho \leq 2\,400$ | | | | | | | |
| IS.1.1 | $\alpha \leq 1,0$ | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 100 (70/90) | 100/140 (90/140) | 170/190 (110/140) | 170/190 (170/190) |
| IS.1.2 | $\alpha \leq 0,6$ | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 100 (70/90) | 100/140 (100/140) | 170 (110/140) | 170 (140/170) |
| IS.1.3 | $\alpha \leq 0,6$ | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 100 (70/90) | 100/140 (100/140) | 170 (110/140) | 170 (140/170) |
| IS.1.4 | $\alpha \leq 0,6$ | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 90 (70/90) | 100 (70/90) | 100/140 (100/140) | 170 (110/140) | 170 (140/170) |
| 1 | Group 1 units mortar: general purpose, thin layer | | | | | | | |
| 1.2 | $5 \leq f_k \leq 75$ $800 < \rho \leq 2\,400$ | | | | | | | |
| 1.2.1 | $\alpha \leq 1,0$ | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 100/170 (70/90) | 140/170 (100/140) | 170/190 (110/170) | 190/210 (170/190) |
| 1.2.2 | $\alpha \leq 1,0$ | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 100/170 (70/90) | 140/170 (100/140) | 170/190 (110/170) | 190/210 (170/190) |
| 1.2.3 | $\alpha \leq 0,6$ | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 100/140 (70/90) | 140/170 (100/140) | 140/170 (110/170) | 190/200 (170/190) |
| 1.2.4 | $\alpha \leq 0,6$ | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 90/100 (70/90) | 100/140 (70/90) | 140/170 (100/140) | 140/170 (110/170) | 190/200 (170/190) |
| 1.3 | $5 \leq f_k \leq 25$ $500 < \rho \leq 800$ | | | | | | | |
| 1.3.1 | $\alpha \leq 1,0$ | 100 (100) | 200 (170) | 200 (170) | 200 (170) | 200/365 (200/300) | 200/365 (200/300) | 300/370 (300/370) |
| 1.3.2 | $\alpha \leq 1,0$ | 100 (100) | 200 (170) | 200 (170) | 200 (170) | 200/365 (200/300) | 200/365 (200/300) | 300/370 (300/370) |
| 1.3.3 | $\alpha \leq 0,6$ | 100 (100) | 170 (140) | 170 (140) | 200 (170) | 200/365 (200/300) | 200/365 (200/300) | 300/370 (300/370) |
| 1.3.4 | $\alpha \leq 0,6$ | 100 (100) | 170 (140) | 170 (140) | 200 (170) | 200/365 (200/300) | 200/365 (200/300) | 300/370 (300/370) |
| 2 | Group 2 units | | | | | | | |
| 2.1 | Mortar: general purpose, thin layer $5 \leq f_k \leq 35$ $800 < \rho \leq 2\,200$ $ct \geq 25\%$ | | | | | | | |
| 2.1.1 | $\alpha \leq 1,0$ | 90/100 (90/100) | 90/100 (90/100) | 90/100 (90/100) | 100/170 (100/140) | 140/240 (140) | 190/240 (190/240) | 190/240 (190/240) |
| 2.1.2 | $\alpha \leq 1,0$ | 90/100 (90/100) | 90/100 (90/100) | 90/100 (90/100) | 100/170 (100/140) | 140/240 (140) | 190/240 (190/240) | 190/240 (190/240) |
| 2.1.3 | $\alpha \leq 0,6$ | 90/100 (90) | 90/100 (90) | 90/100 (90/100) | 100/140 (100/140) | 190/240 (100/140) | 190/240 (140/190) | 190/240 (190) |
| 2.1.4 | $\alpha \leq 0,6$ | 90/100 (90) | 90/100 (90) | 90/100 (90/100) | 100/140 (100/140) | 190/240 (100/140) | 190/240 (140/190) | 190/240 (190) |
| 2.2 | Mortar: general purpose, thin layer and lightweight $5 \leq f_k \leq 25$ $700 \leq \rho \leq 800$ $ct \geq 25\%$ | | | | | | | |
| 2.2.1 | $\alpha \leq 1,0$ | nvg (100) | nvg (100) | nvg (90/170) | nvg (100/240) | nvg (140/300) | nvg (170/365) | nvg |
| 2.2.2 | $\alpha \leq 1,0$ | nvg (100) | nvg (100) | nvg (90/170) | nvg (100/240) | nvg (140/300) | nvg (170/365) | nvg |
| 2.2.3 | $\alpha \leq 0,6$ | nvg (100) | nvg (100) | nvg (90/140) | nvg (100/170) | nvg (100/300) | nvg (170/300) | nvg |
| 2.2.4 | $\alpha \leq 0,6$ | nvg (100) | nvg (100) | nvg (90/140) | nvg (100/170) | nvg (100/300) | nvg (170/300) | nvg |
| 2.3 | mortar: general purpose, thin layer and lightweight $5 \leq f_k \leq 25$ $500 < \rho \leq 900$ $16\% \leq ct < 25\%$ | | | | | | | |
| 2.3.1 | $\alpha \leq 1,0$ | nvg (100) | nvg (170) | nvg (90/170) | nvg (140/240) | nvg (140/300) | nvg (365) | nvg |
| 2.3.2 | $\alpha \leq 1,0$ | nvg (100) | nvg (170) | nvg (90/170) | nvg (140/240) | nvg (140/300) | nvg (365) | nvg |
| 2.3.3 | $\alpha \leq 0,6$ | nvg (100) | nvg (140) | nvg (90/140) | nvg (100/170) | nvg (140/300) | nvg (300) | 190 |
| 2.3.4 | $\alpha \leq 0,6$ | nvg (100) | nvg (140) | nvg (90/140) | nvg (100/170) | nvg (140/300) | nvg (300) | nvg |

Čelična konstrukcija

Dijelove čelične konstrukcije (čelična rešetka) koji su izloženi požarnom djelovanju potrebno je zaštititi odgovarajućim premazima ili oblaganjem protupožarnom oblogom koja osigurava traženu požarnu otpornost REI 30.

Drvena konstrukcija

Proračun drvene konstrukcije nije potreban jer se radi o nekorištenom tavanu

C.3.1.3 OPĆA ANALIZA DJELOVANJA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

STALNO DJELOVANJE NA KONSTRUKCIJU

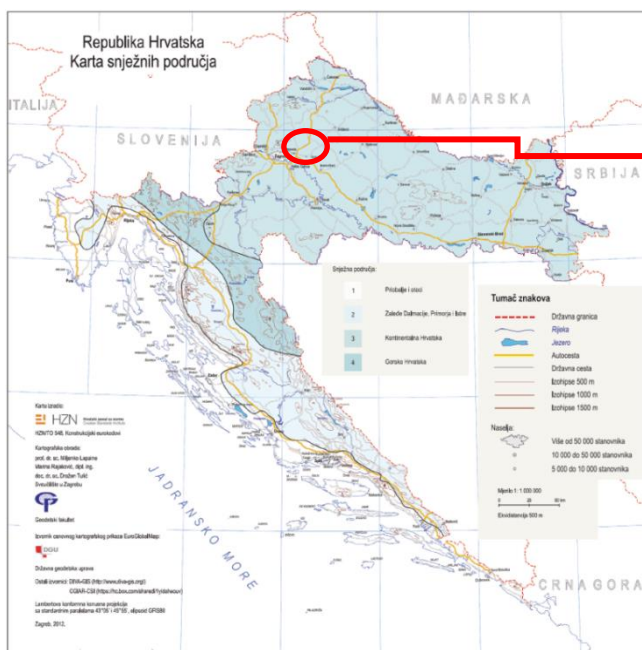
- Vlastita težina pojedinih elemenata konstrukcije se generira kompjutorskim programom na temelju dimenzija elemenata i zapreminske težine pojedinih konstrukcijskih elemenata.
- Težina slojeva u proračunu se uzima u skladu sa slojevima definiranim u Arhitektonskom projektu te u skladu s normom HRN EN 1991-1-1:2012: Eurokod 1: Djelovanja na konstrukcije – Dio 1-1: Opća djelovanja – Obujamske težine, vlastita težina i uporabna opterećenja za zgrade (EN 1991-1-1:2002/AC:2009).

UPORABNO OPTEREĆENJE NA KONSTRUKCIJU

- Korisno opterećenje u proračunu se uzima u skladu s normom HRN EN 1991-1-1:2012: Eurokod 1: Djelovanja na konstrukcije – Dio 1-1: Opća djelovanja – Obujamske težine, vlastita težina i uporabna opterećenja za zgrade (EN 1991-1-1:2002/AC:2009) ovisno o kategoriji namjene prostora. Vidi detaljni prikaz vertikalnog opterećenja na pojedine stropove.

DJELOVANJE SNIJEGA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

- Prema HRN EN 1991-1-3:2012 i HRN EN 1991-1-3:2012/NA:2012 građevina se nalazi u 3. snježnom području (Veliko Trojstvo, kontinentalna Hrvatska).



Tablica 1(HR) – Opterećenje snijegom za snježna područja i pripadajuće nadmorske visine

| Nadmorska visina do [m] | 1. područje – priobalje i otoci [kN/m ²] | 2. područje – zaleđe Dalmacije, Primorja i Istre [kN/m ²] | 3. područje – kontinentalna Hrvatska [kN/m ²] | 4. područje – gorska Hrvatska [kN/m ²] |
|-------------------------|--|---|---|--|
| 100 | 0,50 | 0,75 | 1,00 | 1,25 |
| 200 | 0,50 | 0,75 | 1,25 | 1,50 |
| 300 | 0,50 | 0,75 | 1,50 | 1,75 |
| 400 | 0,50 | 1,00 | 1,75 | 2,00 |
| 500 | 0,50 | 1,25 | 2,00 | 2,50 |
| 600 | 0,50 | 1,50 | 2,25 | 3,00 |
| 700 | 0,50 | 2,00 | 2,50 | 3,50 |
| 800 | 0,50 | 2,50 | 2,75 | 4,00 |
| 900 | 1,00 | 3,00 | 3,00 | 4,50 |
| 1 000 | 2,00 | 4,00 | 3,50 | 5,00 |
| 1 100 | 3,00 | 5,00 | 4,00 | 5,50 |
| 1 200 | 4,00 | 6,00 | 4,50 | 6,00 |
| 1 300 | 5,00 | 7,00 | | 7,00 |
| 1 400 | 6,00 | 8,00 | | 8,00 |
| 1 500 | | 9,00 | | 9,00 |
| 1 600 | | 10,00 | | 10,00 |
| 1 700 | | 11,00 | | 11,00 |
| 1 800 | | 12,00 | | |

- Za nadmorsku visinu $H < 200$ m.n.m. karakteristično opterećenje snijegom na tlu iznosi: $s_k = 1,25 \text{ kN/m}^2$.

$$s_1 = \mu_1 \cdot C_e \cdot C_t \cdot s_k = 0,80 \cdot 1,0 \cdot 1,0 \cdot 1,25 = 1,00 \text{ kN/m}^2$$

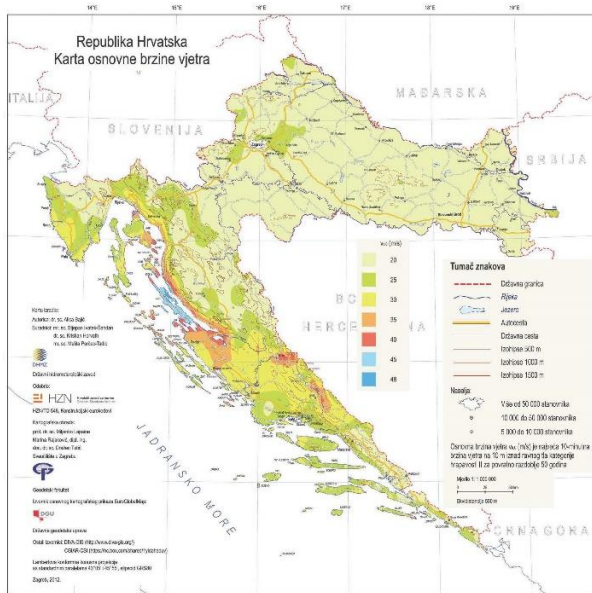
- Krov građevine je kosi krov nagiba 40° . Karakteristična vrijednost opterećenja snijegom za krovove nagiba $\alpha = 40^\circ$ iznosi:

$$s_1 = \mu_1 \cdot C_e \cdot C_t \cdot s_k = 0,40 \cdot 1,0 \cdot 1,0 \cdot 1,25 = 0,50 \text{ kN/m}^2$$



DJELOVANJE VJETRA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

- krovšte



Tlak vjetra na površinu

$$w = q_p \times c_e(z_e) \times c_{p,net}$$

q_p udarni tlak vjetra

q_b osnovni tlak vjetra

$c_e(z_e)$ koeficijent izloženosti

$c_{p,net}$ koeficijent netto tlaka

Osnovni tlak

$$q_b = \rho \times v_b^2 / 2$$

v_b korigirana osnovna brzina vjetra

$\rho = 1,25 \text{ kg/m}^3$ gustoća zraka

$v_b = C_{dir} \times C_{season} \times v_{b,0}$

$C_{dir} = 1$ faktor smjera

$C_{season} = 1$ faktor godišnjeg doba

$v_{b,0}$ osnovna brzina vjetra

Lokacija: **Veliko Trojstvo** $v_b = 20 \text{ m/s}$

Područje: **I.** $q_b = 0.250 \text{ kN/m}^2$

| | kategorija zemljišta | $z_0(\text{m})$ | $z_{min}(\text{m})$ |
|-----|--|-----------------|---------------------|
| 0 | More ili obalno područje izloženo otvorenom moru | 0.003 | 1 |
| I | Jezera ili ravničarska i horizontalna površina sa zanemarivom vegetacijom i bez prepreka | 0.01 | 1 |
| II | Površina s niskom vegetacijom, kao što je trava i izoliranim preprekama (drveće, zgrade), koje su udaljene najmanje 20 visina prepreke | 0.05 | 2 |
| III | Površina s redovnom pokrivenošću vegetacijom ili zgradama (sela, predgrađa, neprekidna šuma) | 0.3 | 5 |
| IV | Gradska područja u kojima je najmanje 15% površine izgrađeno i čija prosječna visina prelazi 15 m | 1 | 10 |

| Područje | $v_{b,0}$ |
|----------|-----------|
| I. | 20 |
| II. | 25 |
| III. | 30 |
| IV. | 35 |
| V. | 40 |
| VI. | 45 |
| VII. | 48 |

Kategorija terena: **III**

$z_0 = 0.3$

$z_{min} = 1.0 \text{ m}$

$z_{max} = 200 \text{ m}$

Visina objekta $z = 16 \text{ m}$

$z_{min} < z < z_{max}$

$$c_r(z) = k_r \cdot \ln\left(\frac{z}{z_0}\right) \quad \text{za} \quad z_{min} \leq z \leq z_{max}$$

$$c_r(z) = c_r(z_{min}) \quad \text{za} \quad z \leq z_{min}$$

$$k_r = 0.19 \cdot \left(\frac{z_0}{z_{0,II}}\right)^{0.07} \quad z_{0,II} = 0.05$$

$z_{0,II} = 0.05$

$k_r = 0.22$

$c_r(z) = 0.86$

Srednja brzina vjetra:

$$v_m(z) = c_r(z) \cdot c_o(z) \cdot v_b$$

$c_o(z) = 1.00$ faktor orografije

$v_m(z) = 17.13 \text{ m/s}$

Intenzitet turbulencije:

$$I_v(z) = \frac{\sigma_v}{v_m(z)} = \frac{k_l}{c_o(z) \cdot \ln(z/z_0)} \quad \text{za} \quad z_{min} \leq z \leq z_{max}$$

$$I_v(z) = I_v(z_{min}) \quad \text{za} \quad z < z_{min}$$

$k_l = 1.00$ faktor turbulencije

$I_v(z) = 0.25$

Udarni tlak vjetra:

$$q_p(z) = [1 + 7 \cdot I_v(z)] \cdot \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot v_m^2(z) = c_e(z) \cdot q_b$$

$q_p(z) = 0.51 \text{ kN/m}^2$



- krovište



Lokacija: **Veliko Trojstvo** $v_b = 20$ m/s

Područje: **I.** $q_b = 0.250$ kN/m²

Tlak vjetra na površinu

$$W = q_p \times c_e(z_e) \times c_{p,net}$$

q_p udarni tlak vjetra

q_b osnovni tlak vjetra

$c_e(z_e)$ koeficijent izloženosti

$c_{p,net}$ koeficijent netto tlaka

Osnovni tlak

$$q_b = \rho \times v_b^2 / 2$$

v_b korigirana osnovna brzina vjetra

$\rho = 1,25$ kg/m³ gustoća zraka

$v_b = C_{dir} \times C_{season} \times v_{b,0}$

$C_{dir} = 1$ faktor smjera

$C_{season} = 1$ faktor godišnjeg doba

$v_{b,0}$ osnovna brzina vjetra

| | kategorija zemljišta | z_0 (m) | z_{min} (m) |
|------------|--|-----------|---------------|
| 0 | More ili obalno područje izloženo otvorenom moru | 0.003 | 1 |
| I | Jezera ili ravničarska i horizontalna površina sa zanemarivom vegetacijom i bez prepreka | 0.01 | 1 |
| II | Površina s niskom vegetacijom, kao što je trava i izoliranim preprekama (drveće, zgrade), koje su udaljene najmanje 20 visina prepreke | 0.05 | 2 |
| III | Površina s redovnom pokrivenošću vegetacijom ili zgradama (sela, predgrađa, neprekidna šuma) | 0.3 | 5 |
| IV | Gradska područja u kojima je najmanje 15% površine izgrađeno i čija prosječna visina prelazi 15 m | 1 | 10 |

| Područje | $v_{b,0}$ |
|----------|-----------|
| I. | 20 |
| II. | 25 |
| III. | 30 |
| IV. | 35 |
| V. | 40 |
| VI. | 45 |
| VII. | 48 |

Kategorija terena: **III**

$z_0 = 0.3$

$z_{min} = 1.0$ m

$z_{max} = 200$ m

Visina objekta $z = 25$ m

$z_{min} < z < z_{max}$

$$c_r(z) = k_r \cdot \ln\left(\frac{z}{z_0}\right) \quad \text{za} \quad z_{min} \leq z \leq z_{max}$$

$$c_r(z) = c_r(z_{min}) \quad \text{za} \quad z \leq z_{min}$$

$$k_r = 0,19 \cdot \left(\frac{z_0}{z_{0,II}}\right)^{0,07} \quad z_{0,II} = 0,05$$

$$z_{0,II} = 0.05$$

$$k_r = 0.22$$

$$c_r(z) = 0.95$$

Srednja brzina vjetra:

$$v_m(z) = c_r(z) \cdot c_o(z) \cdot v_b$$

$c_o(z) = 1,00$ faktor orografije

$$v_m(z) = 19.05 \text{ m/s}$$

Intenzitet turbulencije:

$$I_v(z) = \frac{\sigma_v}{v_m(z)} = \frac{k_I}{c_o(z) \cdot \ln(z/z_0)} \quad \text{za} \quad z_{min} \leq z \leq z_{max}$$

$$I_v(z) = I_v(z_{min}) \quad \text{za} \quad z < z_{min}$$

$k_I = 1,00$ faktor turbulencije

$$I_v(z) = 0.23$$

Udarni tlak vjetra:

$$q_p(z) = [1 + 7 \cdot I_v(z)] \cdot \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot v_m^2(z) = c_e(z) \cdot q_b$$

$$q_p(z) = 0.59 \text{ kN/m}^2$$

a. Vanjski pritisak vjetra na zatvoreni dio građevine: $w_e = q_p(z_e) \cdot c_{pe} \text{ [kN/m}^2\text{]}$

- Za koeficijente vanjskog tlaka se uzimaju vrijednosti sukladno normi ovisno o položaju promatranog elementa konstrukcije.

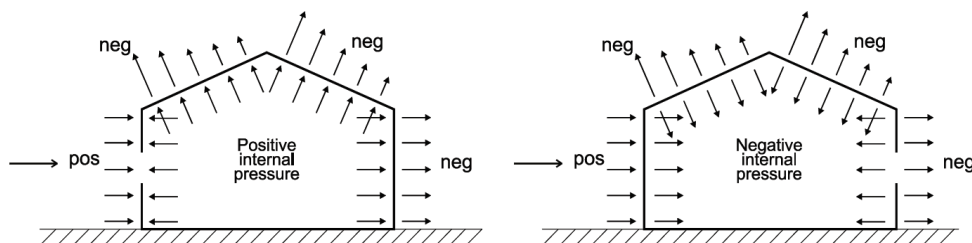
b. Unutrašnji pritisak vjetra na zatvoreni dio građevine: $w_i = q_p(z_e) \cdot c_{pi} \text{ [kN/m}^2\text{]}$

- Građevina je predviđena da se izvede kao zatvorena s otvorima u vidu prozora koji mogu biti nasumično otvoreni. Stoga se za koeficijente unutarnjeg tlaka usvaja vrijednost $c_{pi} = \pm 0,25$.

$$w_i = c_{pe} \cdot (\pm 0,25) \text{ [kN/m}^2\text{]}$$

c. Rezultanti pritisak vjetra na zatvoreni dio građevine: $w_{uk} = q_p(z_e) \cdot (c_{pe} + c_{pi}) \text{ [kN/m}^2\text{]}$

- Rezultantni tlakovi vjetra na pojedine plohe zadaju se sukladno sljedećoj skici, a sve svedeno na varijantu vanjskog tlaka. Prethodna analiza djelovanja vrijedi i za proračun fasadnih stijena koje nisu predmet ovog elaborata.



d. Trenje po krovu i pročeljima:

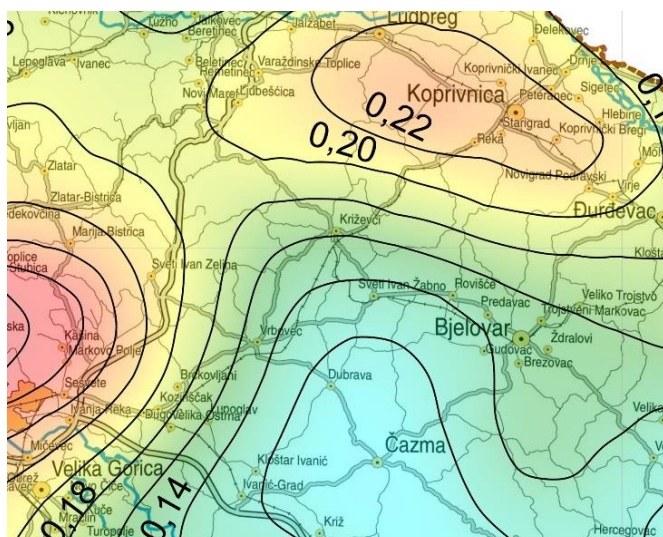
- Trenje po krovu i pročeljima: $w_{fr} = q_p(z_e) \cdot c_{fr} \text{ [kN/m}^2\text{]}$

Budući da se drvena krovna konstrukcija ne analizira opterećenje vjetrom se zanemaruje. Također se ne analizira kapa zvonika.

SEIZMIČKO DJELOVANJE NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

- Proračun seizmičkog djelovanja provodi se prema HRN EN 1998-1:2011 i HRN EN 1998-1:2011/NA:2011. Horizontalnu stabilnost građevine na seizmičko djelovanje osiguravaju nosivi zidani zidovi ojačani čeličnim zategama i FRCM-sustavom.

1. LOKACIJA: - Samarica, $a_{gR}/g = 0,108$ ($T_{NCR} = 225$ g.), $a_{gR}/g = 0,055$ ($T_{NCR} = 95$ g.),



2. FAKTOR VAŽNOSTI GRAĐEVINE:

- Građevina razreda važnosti III. $\rightarrow \gamma = 1,2$

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 97 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

3. TEMELJNO TLO:

- Tlo kategorije C
- $S = 1,15$; $T_B = 0,20$ s; $T_C = 0,60$ s; $T_D = 2,00$ s

4. FAKTOR PONAŠANJA:

a) Smjer X

- Zidana građevina bez AB serklaža
- $q = 1,50$ - faktor ponašanja koji se usvaja

b) Smjer Y

- Zidana građevina bez AB serklaža
- $q = 1,50$ - faktor ponašanja koji se usvaja

Prethodno prikazani ulazni podaci za proračunski spektar će se koristiti kod multimodalne analize i proračuna građevine.

C.3.1.4 KOMBINACIJE OPTEREĆENJA

Kombinacije opterećenja su određene u skladu s normom HRN EN 1990:2011 i nacionalnim dodatkom HRN EN 1990:2011/NA:2011.

PARCIJALNI FAKTORI SIGURNOSTI

ψ faktori

ψ faktori su određeni u skladu s tablicom A1.1:

| Djelovanja (opterećenja) | ψ_0 | ψ_1 | ψ_2 |
|--------------------------------|----------|----------|----------|
| Uporabno opterećenje | 0,70 | 0,50 | 0,60 |
| Snijeg za $H \leq 1000$ m.n.m. | 0,50 | 0,20 | 0,00 |
| Vjetar | 0,60 | 0,20 | 0,00 |

Proračunske vrijednosti djelovanja za EQU

| Trajne i prolazne proračunske situacije | Stalna djelovanja | | Vodeće promjenjivo djelovanje | | Prateća promjenjiva djelovanja | |
|---|--|--|-------------------------------|-----------------------|---|---|
| | nepovoljno | povoljno | nepovoljno | povoljno | nepovoljno | povoljno |
| (Eq. 6.10) | $1,10 \times G_{k1,sup}$ $1,50 \times G_{k1,sup}$ | $0,90 \times G_{k1,inf}$ $0,00 \times G_{k2,inf}$ | $1,50 \times Q_{k,1}$ | $0,00 \times Q_{k,1}$ | $1,50 \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$ | $0,00 \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$ |

Proračunske vrijednosti djelovanja za STR

| Trajne i prolazne proračunske situacije | Stalna djelovanja | | Vodeće promjenjivo djelovanje | | Prateća promjenjiva djelovanja | |
|---|--|--|-------------------------------|-----------------------|---|---|
| | nepovoljno | povoljno | nepovoljno | povoljno | nepovoljno | povoljno |
| (Eq. 6.10) | $1,35 \times G_{k1,sup}$ $1,50 \times G_{k2,sup}$ | $1,00 \times G_{k1,inf}$ $0,00 \times G_{k2,inf}$ | $1,50 \times Q_{k,1}$ | $0,00 \times Q_{k,1}$ | $1,50 \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$ | $0,00 \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$ |

Proračunske vrijednosti djelovanja za seizmičke kombinacije djelovanja

| Seizmička proračunska situacija | Stalna djelovanja | | Seizmičko djelovanje | Prateća promjenjiva djelovanja |
|---------------------------------|-------------------|--------------|---------------------------------------|--------------------------------|
| | nepovoljno | povoljno | | |
| (Eq. 6.12b) | $G_{kj,sup}$ | $G_{kj,inf}$ | $\gamma_1 \times A_{Ed}$ ili A_{Ed} | $\psi_{2,i} \times Q_{k,i}$ |

Proračunske vrijednosti djelovanja za SLS (granično stanje uporabljivosti)

| Kombinacija | Stalna djelovanja | | Vodeće promjenjivo djelovanje | Prateća promjenjiva djelovanja |
|-----------------|-------------------|--------------|-------------------------------|--------------------------------|
| | nepovoljno | povoljno | | |
| Karakteristična | $G_{kj,sup}$ | $G_{kj,inf}$ | $Q_{k,1}$ | $\psi_{0,i} \times Q_{k,i}$ |

| | | |
|---|---|---|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 98 Datum: studenj 2022. |
|---|---|---|

Osnovne vrste opterećenja:

| Oznaka pojedinog tipa opterećenja | Opis | Vrsta opterećenja |
|-----------------------------------|----------------------------------|-------------------|
| G | Vlastita težina + dodatno stalno | Stalno |
| Q | Uporabno opterećenje | Promjenjivo |
| S | Snijeg | Promjenjivo |
| W | Vjetar | Promjenjivo |
| T | Temperatura | Promjenjivo |
| A | Potres | Seizmičko |

C.3.1.5 OSNOVNE NAPOMENE GLEDE PRORAČUNA

Krajnje granično stanje - Ultimate Limit State (ULS)

Svi elementi će se dimenzionirati radi jednostavnosti na najnepovoljniju kombinaciju opterećenja određene u skladu s jednadžbom (Eq. 6.10) - za EQU i STR i jednadžbom (Eq. 6.12b) - za seizmičko opterećenje.

Granično stanje uporabljivosti - Serviceability Limit State (SLS)

Deformacija konstrukcije će se analizirati za sve kombinacije definirane za SLS.

Kod kontrole vertikalnih deformacija primjenjuju se slijedeća ograničenja vertikalnih progiba:

| | |
|------------------------------|---------------------|
| Krovn nosiva konstrukcije: | $L/200$ i $L_k/125$ |
| Stropna nosiva konstrukcije: | $L/250$ i $L_k/150$ |

Za horizontalne deformacije primjenjuje se slijedeće ograničenje:

| | | |
|---|---------------|--|
| Maksimalni dopušteni relativni pomak etaže: | $H_i/150$ | - prizemne industrijske građevine bez kрана i/ili međukatova |
| Maksimalni dopušteni relativni pomak etaže: | $H_i/300$ | - prizemne građevine |
| Maksimalni dopušteni relativni pomak etaže: | $H_i/300$ | - višekratne zgrade |
| Maksimalni ukupni pomak građevine: | $H_{tot}/500$ | - višekratne zgrade |

C.3.2. ANALIZA VERTIKALNOG DJELOVANJA NA NOSIVU KONSTRUKCIJU

Vijenac zvonika

Stalno opterećenje

- Kupola od lima na drvenoj konstrukciji visine $h=10,0$ m ≈ 60 kN

Opterećenje kupole je unešeno na rubove zidanih zidova zvonika crkve kao točkasto opterećenje $q=15,00$ kN.

Platforma 3

Stalno opterećenje od zvona

- težina zvona $\approx 12,0$ kN

Opterećenje zvona je unešeno na zidanu konstrukciju kao točkasto opterećenje.

Vijenac crkve

Stalno opterećenje – krovna konstrukcija

| | | |
|--------------------------------------|-------------------------|-------------------|
| - Pokrov crijep i bakreni lim | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| - Krovni flic i hidroizolacija | $\approx 0,01$ | kN/m ² |
| - Daske dvoslojno 2,0 cm | $\approx 0,19$ | kN/m ² |
| - Težina drvene konstrukcije | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| | $\Delta g \approx 1,20$ | kN/m ² |

U 3D model opterećenje krovom biti će unešeno kao linijsko opterećenje na zidove.

Stalno opterećenje - svodovi

| | | |
|---------------------|-------------------------|-------------------|
| - opečni svod | $\approx 8,00$ | kN/m ² |
| - Podgled | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| | $\Delta g \approx 8,50$ | kN/m ² |

U 3D model opterećenje od svoda biti će unešeno kao točkasto opterećenje na zidove.

Kor

Stalno opterećenje – krovna konstrukcija

| | | |
|--------------------------------------|-------------------------|-------------------|
| - Pokrov crijep i bakreni lim | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| - Krovni flic i hidroizolacija | $\approx 0,01$ | kN/m ² |
| - Daske dvoslojno 2,0 cm | $\approx 0,19$ | kN/m ² |
| - Težina drvene konstrukcije | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| | $\Delta g \approx 1,20$ | kN/m ² |

U 3D model opterećenje krovom biti će unešeno kao linijsko opterećenje na zidove.

Stalno opterećenje - svodovi

| | | |
|---------------------|-------------------------|-------------------|
| - opečni svod | $\approx 8,00$ | kN/m ² |
| - Podgled | $\approx 0,50$ | kN/m ² |
| | $\Delta g \approx 8,50$ | kN/m ² |

U 3D model opterećenje od svoda biti će unešeno kao točkasto opterećenje na zidove.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

100

Datum:

studen 2022.

C/4. DOKAZ MEHANIČKE OTPORNOSTI I STABILNOSTI KONSTRUKCIJE CJELOVITE OBNOVE



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

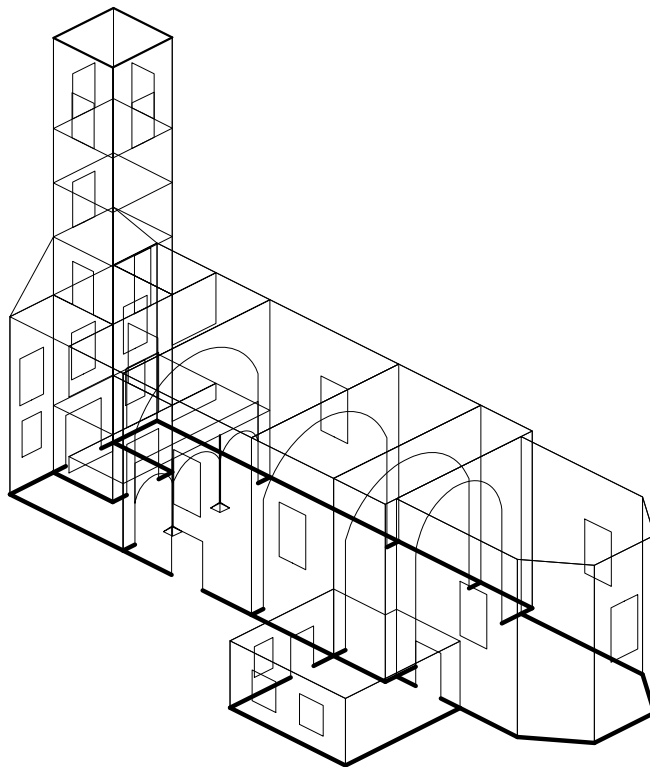
Stranica:

101

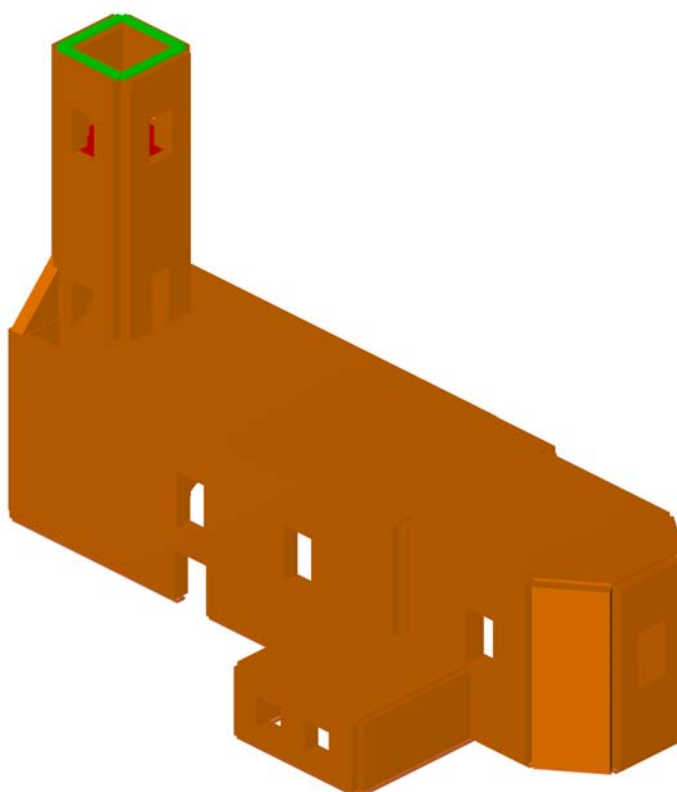
Datum:

studeni 2022.

PROSTORNI MODEL



Izometrija



Izometrija



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

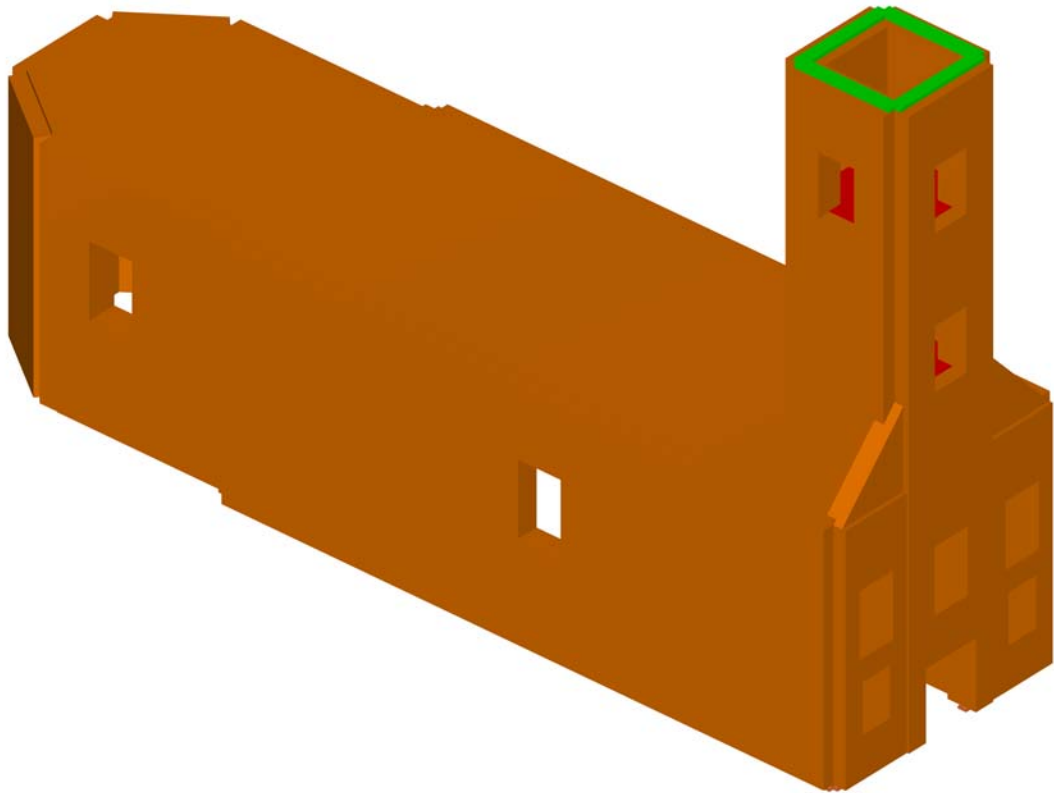
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

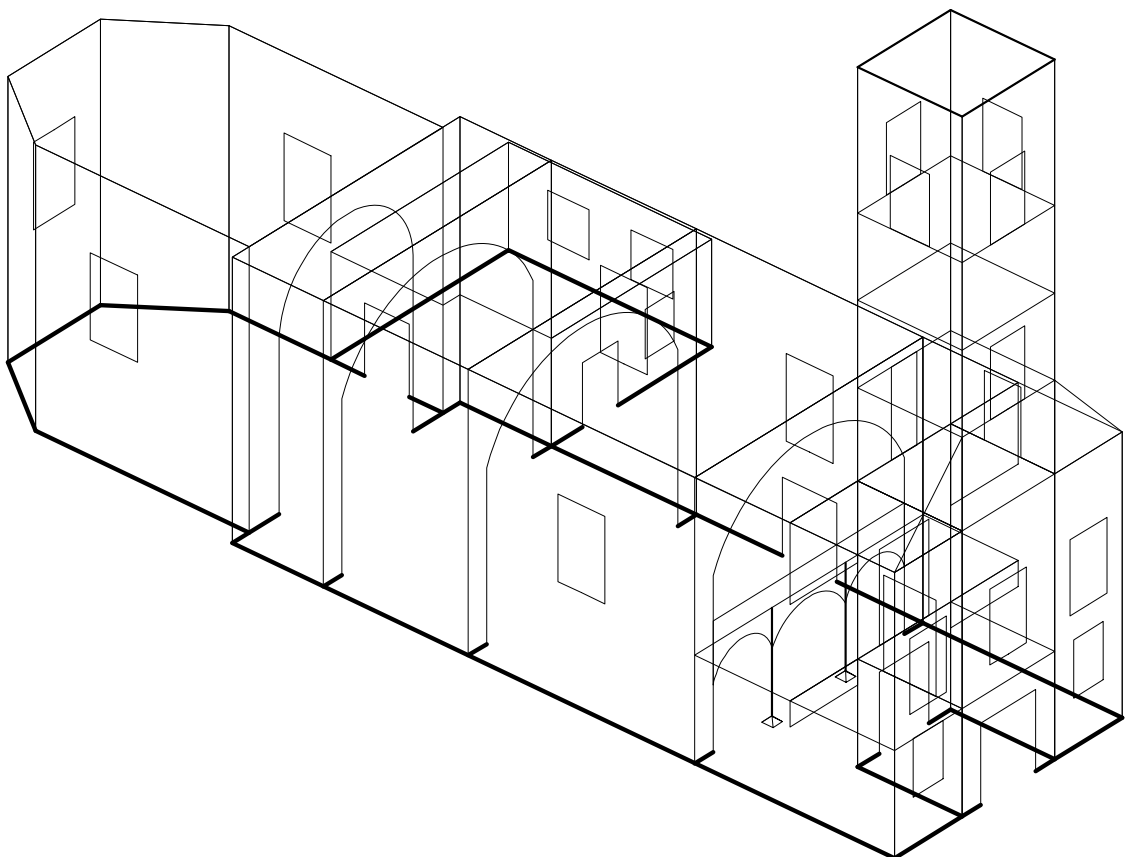
102

Datum:

studeni 2022.



Izometrija



Izometrija



KARAKTERISTIKE MATERIJALA I ELEMENATA

Svi elementi konstrukcije upisani su i proračunati s ovdje prikazanim karakteristikama.

U rubnim uvjetima na spoju između zidova te zidova i stropnih ploča oslobođeno je savijanje okomito na ravninu kako bi se spriječila upetost tih elemenata jednih u druge.

Krutost tla upisana je $k=10000 \text{ kN/m}^3$. Za modalnu analizu povećana je krutost oslonaca 8 puta.

Shema nivoa

| Naziv | z [m] | h [m] |
|-----------------|-------|-------|
| Vijenac zvonika | 24.00 | 5.00 |
| Platforma 3 | 19.00 | 3.00 |
| Platforma 2 | 16.00 | 3.00 |

| Naziv | z [m] | h [m] |
|---------------|-------|-------|
| Platforma 1 | 13.00 | 3.20 |
| Vijenac crkve | 9.80 | 6.10 |
| Kor | 3.70 | 3.70 |

| Naziv | z [m] | h [m] |
|---------|-------|-------|
| Temelji | 0.00 | |

Tabela materijala

| No | Naziv materijala | E[kN/m ²] | μ | γ [kN/m ³] | α [1/C] | Em[kN/m ²] | μ_m |
|----|-----------------------|-----------------------|-------|-------------------------------|----------------|------------------------|---------|
| 1 | Postojeće zide | 1.500e+6 | 0.25 | 18.00 | 1.000e-5 | 1.500e+6 | 0.25 |
| 2 | Drvo-Cetinari-Masivno | 1.000e+7 | 0.20 | 5.00 | 1.000e-5 | 1.000e+7 | 0.20 |
| 3 | C 25/30 | 3.100e+7 | 0.20 | 25.00 | 1.000e-5 | 3.100e+7 | 0.20 |

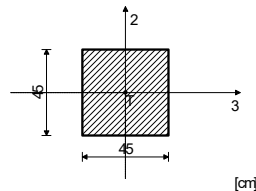
Setovi ploča

| No | d[m] | e[m] | Materijal | Tip proračuna | Ortotropija | E2[kN/m ²] | G[kN/m ²] | α |
|---|-------|-------|-----------|---------------|-------------|------------------------|-----------------------|----------|
| <1> | 0.300 | 0.150 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <2> | 0.450 | 0.225 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <3> | 0.600 | 0.300 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <4> | 0.750 | 0.375 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <5> | 0.900 | 0.450 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <6> | 1.050 | 0.525 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <7> | 1.200 | 0.600 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| <8> | 0.300 | 0.150 | 1 | Opeka/Blokovi | Izotropna | | | |
| ST: Em x 1, E x 1, γ x 0; SE: Em x 1, E x 1, γ x 0; | | | | | | | | |
| <9> | 0.050 | 0.025 | 2 | Tanka ploča | Izotropna | | | |

Setovi greda

Set: 1 Presjek: b/d=45/45, Fiktivna ekscentričnost

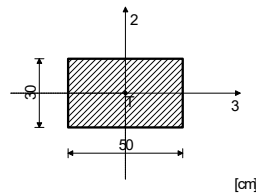
| Mat. | A1 | A2 | A3 | I1 | I2 | I3 |
|--------------------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 1 - Postojeće zide | 2.025e-1 | 1.688e-1 | 1.688e-1 | 5.775e-3 | 3.417e-3 | 3.417e-3 |



[cm]

Set: 2 Presjek: b/d=50/30, Fiktivna ekscentričnost

| Mat. | A1 | A2 | A3 | I1 | I2 | I3 |
|-------------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 3 - C 25/30 | 1.500e-1 | 1.250e-1 | 1.250e-1 | 2.817e-3 | 3.125e-3 | 1.125e-3 |



[cm]

Setovi linijskih ležajeva

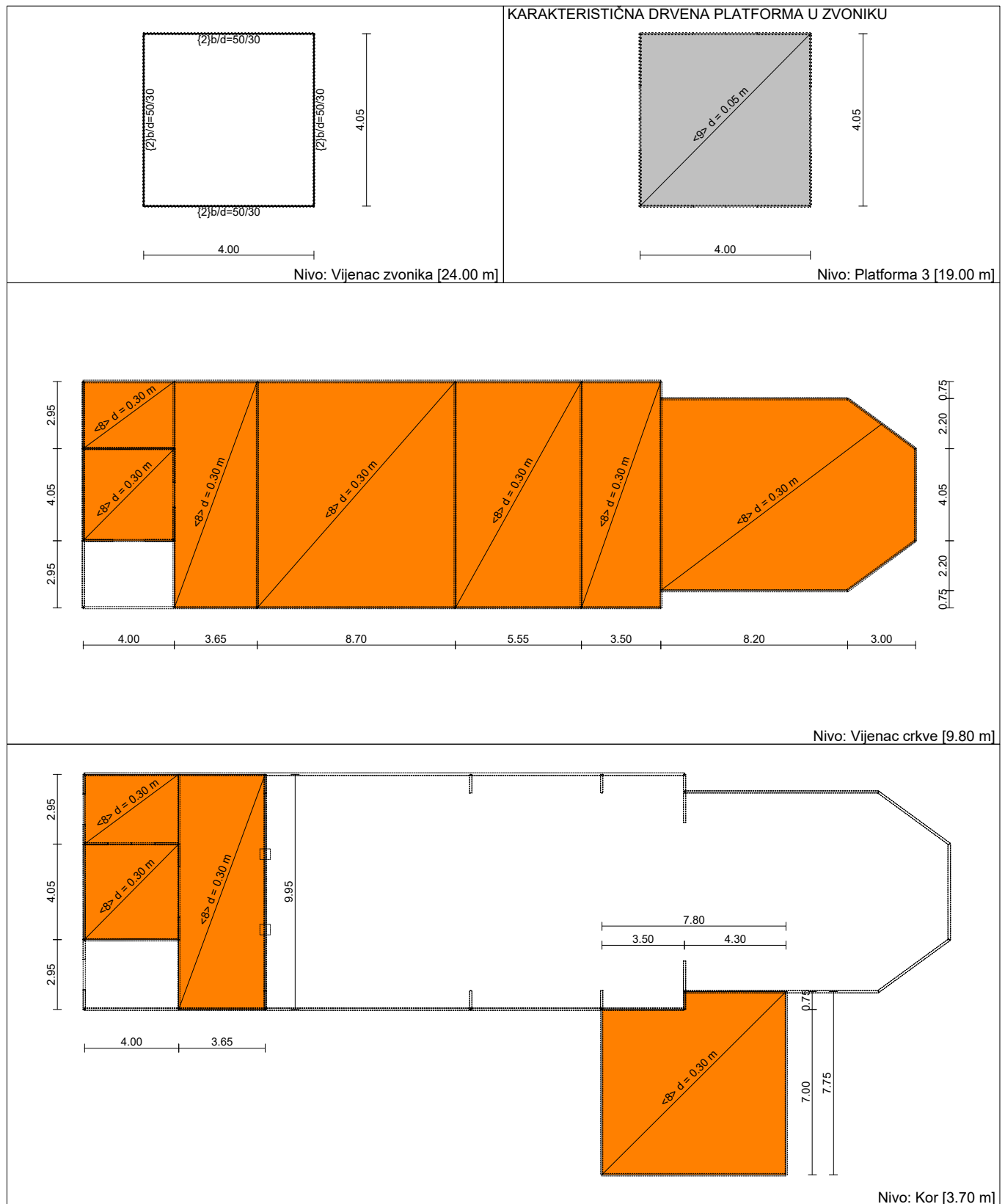
| Set | K,R1 | K,R2 | K,R3 | K,M1 | Tlo [m] |
|----------------------------------|----------|----------|----------|------|---------|
| 1 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | 0.450 |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | |
| 2 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | 0.600 |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | |
| 3 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | 0.900 |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | |
| 4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | 1.050 |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | |
| 5 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | 1.200 |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | |

Setovi točkastih ležajeva

| Set | K,R1 | K,R2 | K,R3 | K,M1 | K,M2 | K,M3 |
|----------------------------------|----------|----------|----------|------|------|------|
| 1 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | | |
| SE: K,R1 x 8; K,R2 x 8; K,R3 x 8 | | | | | | |



ELEMENTI U HORIZONTALNIM RAVNINAMA





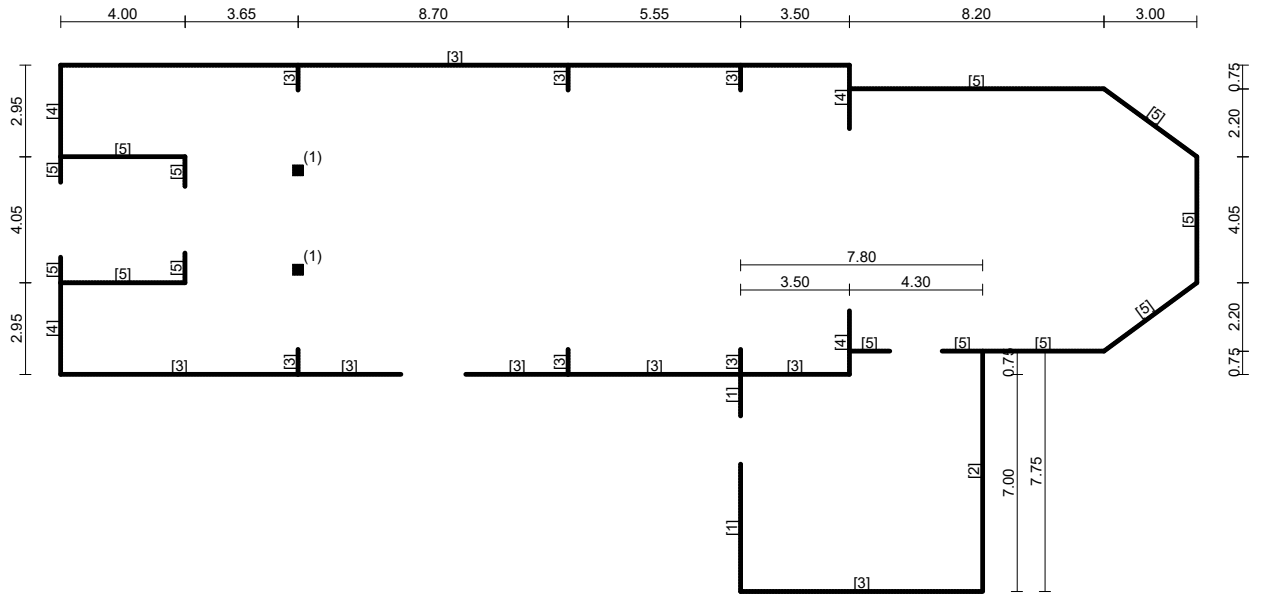
**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

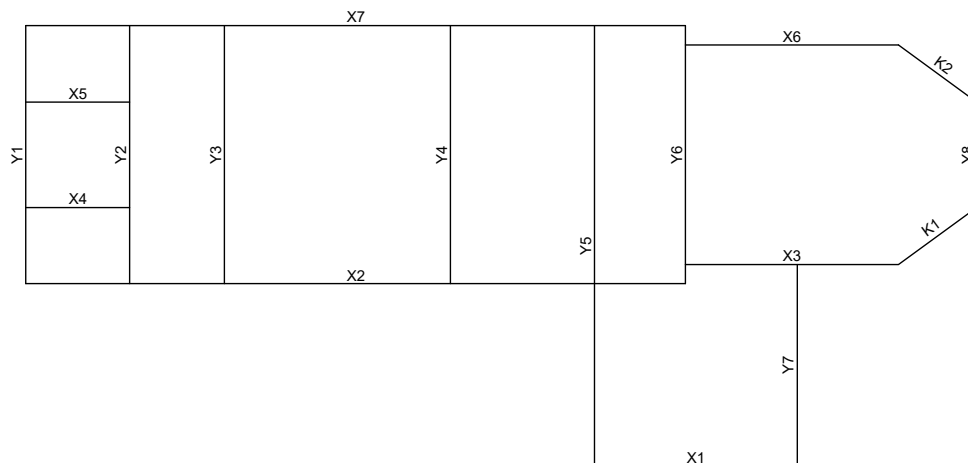
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:
105
Datum:
studeni 2022.

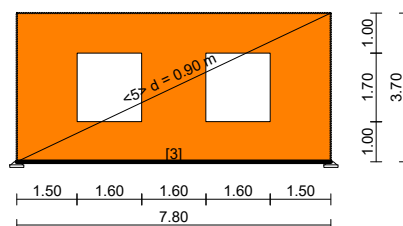


Nivo: Temelji [0.00 m]

ELEMENTI U VERTIKALNIM RAVNINAMA



Dispozicija okvira



Okvir: X1



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

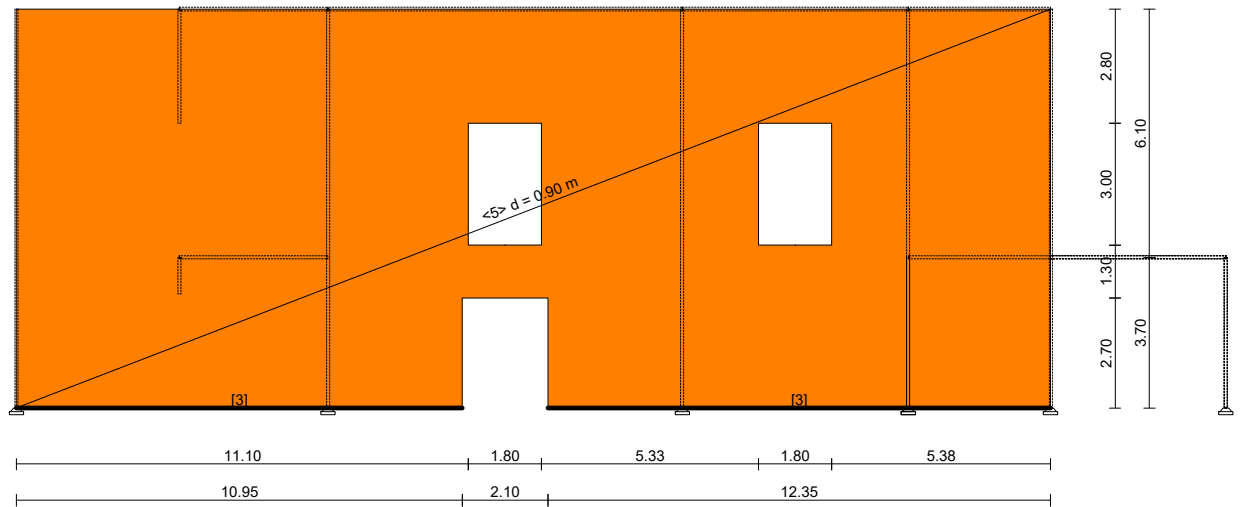
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

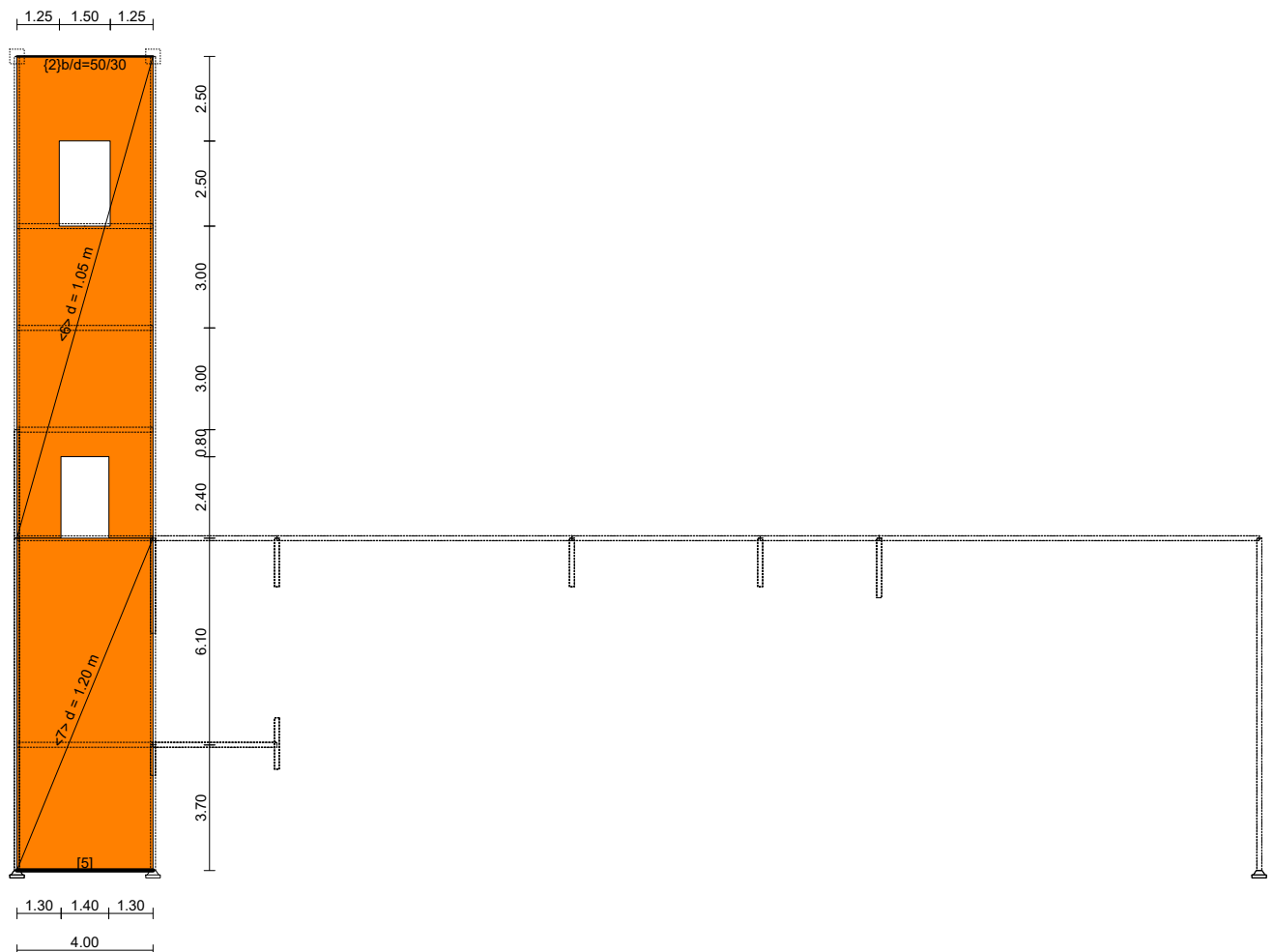
106

Datum:

studeni 2022.



Okvir: X2



Okvir: X4



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

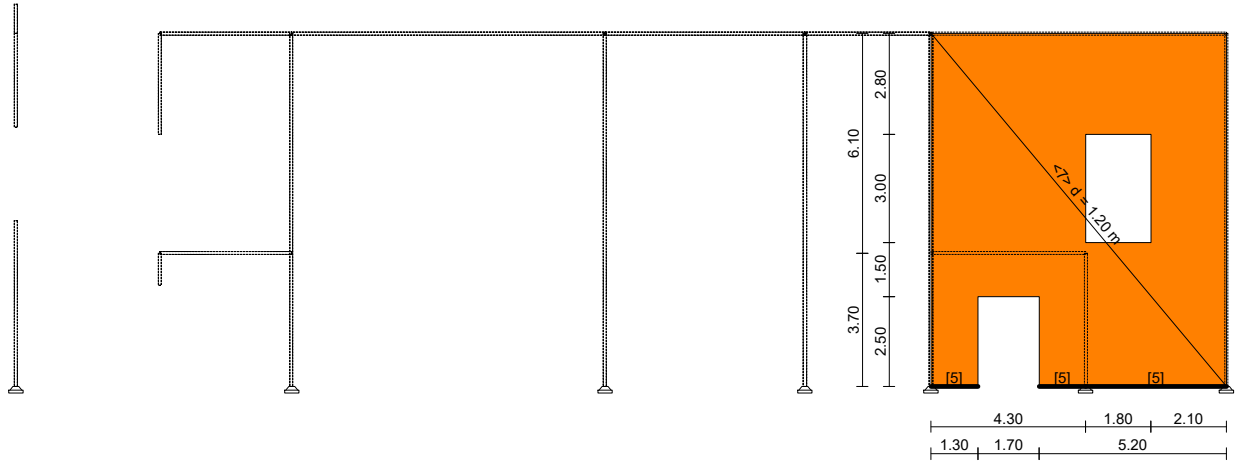
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

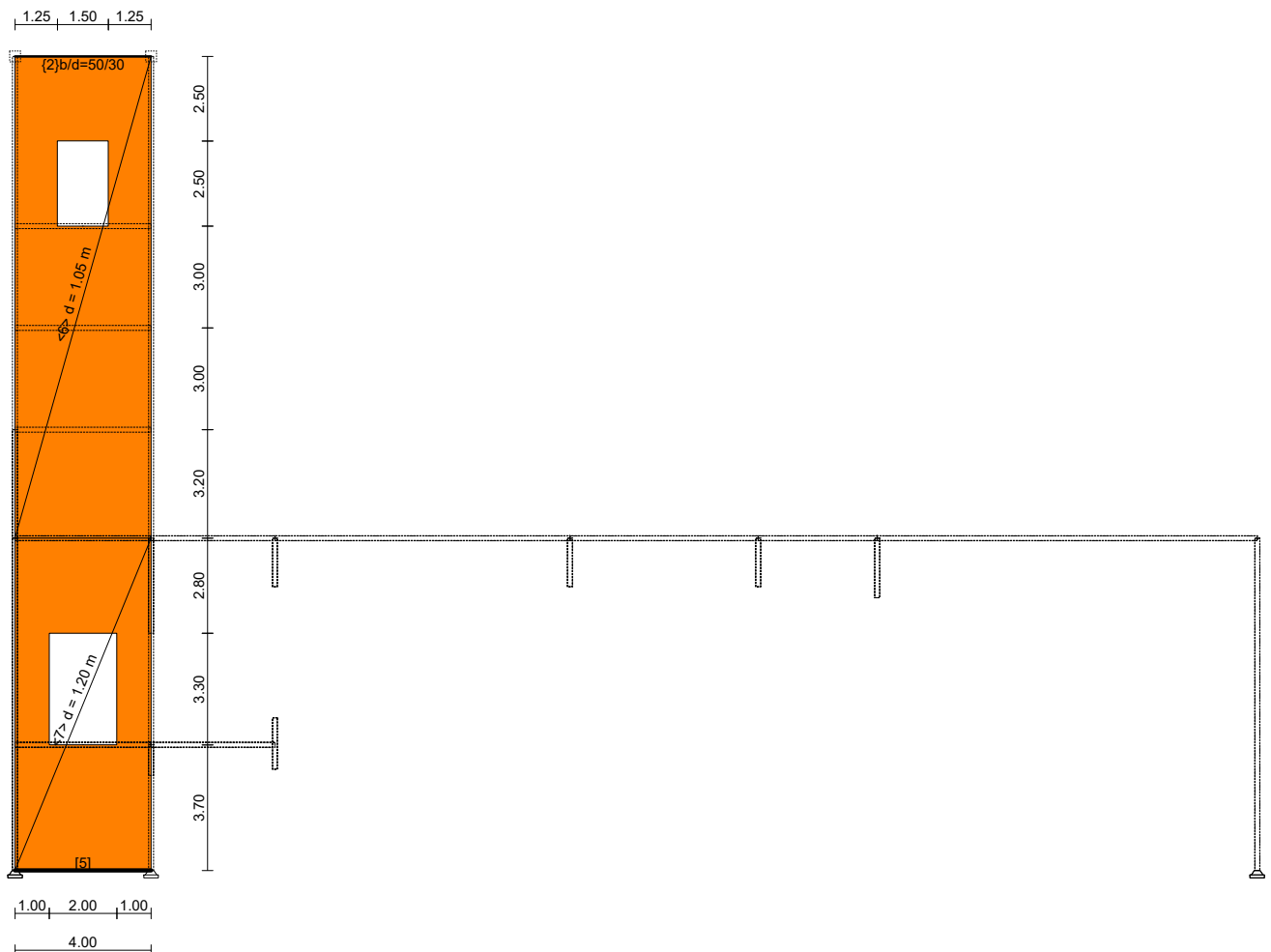
107

Datum:

studeni 2022.



Okvir: X3



Okvir: X5



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

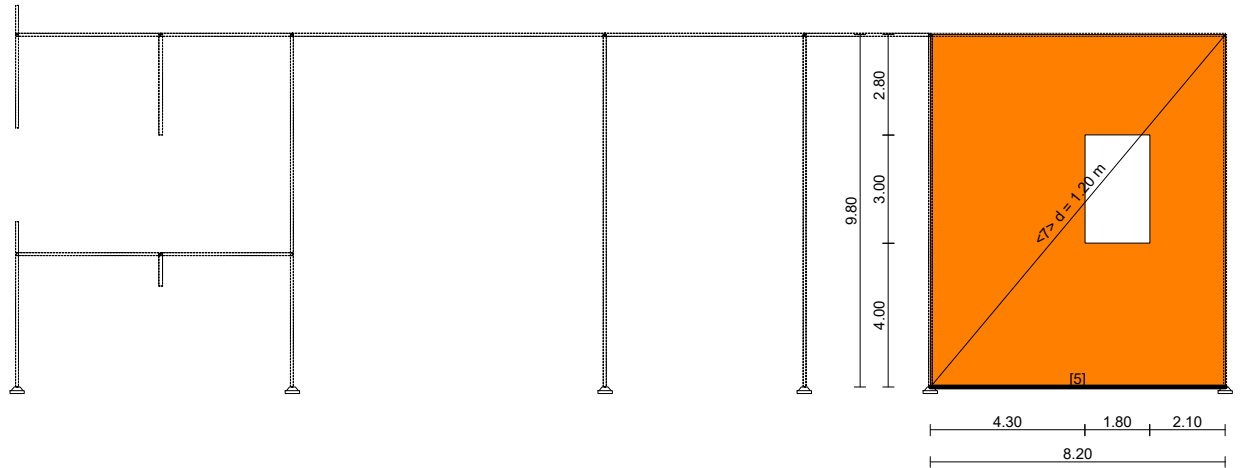
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

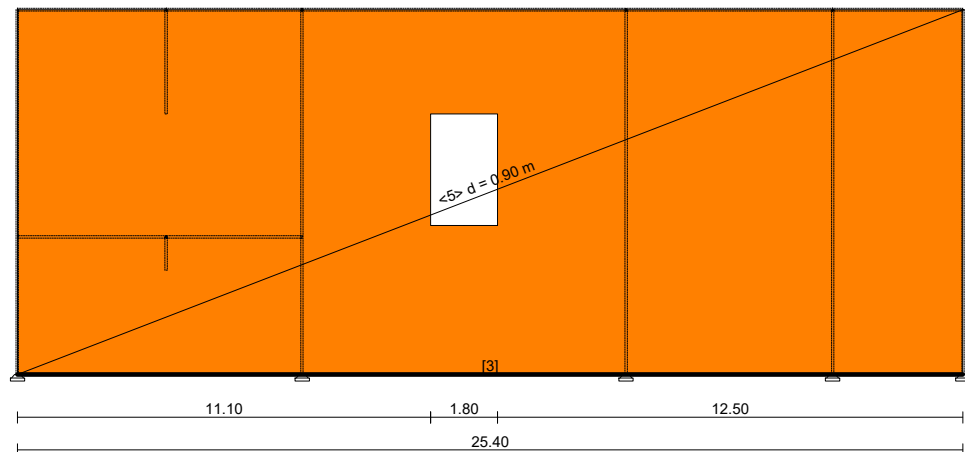
108

Datum:

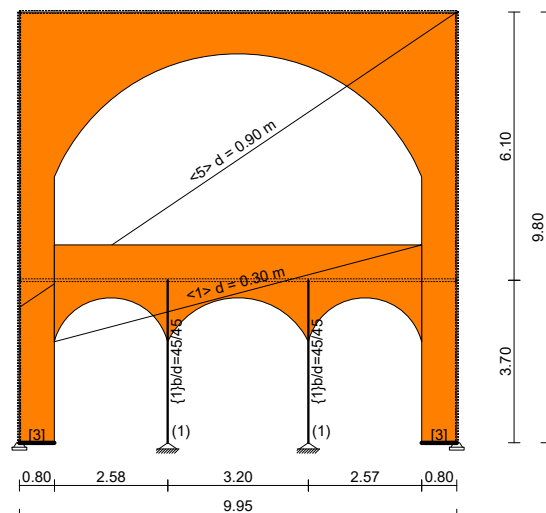
studeni 2022.



Okvir: X6



Okvir: X7



Okvir: Y3



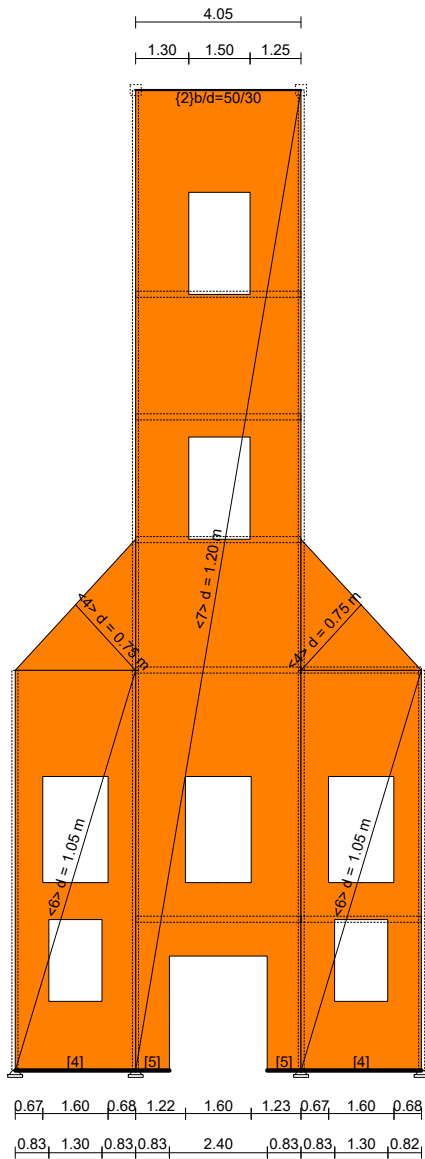
**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

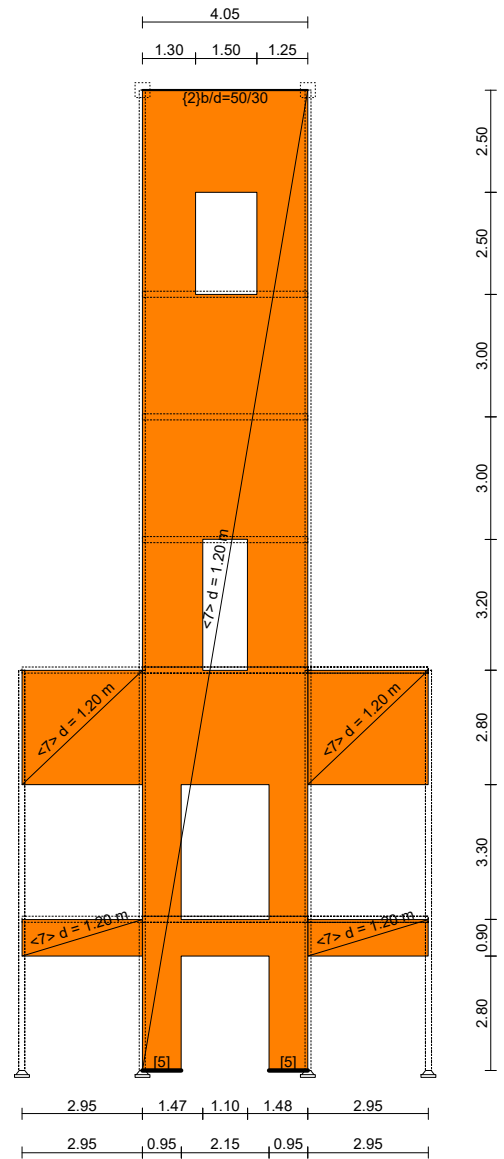
GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

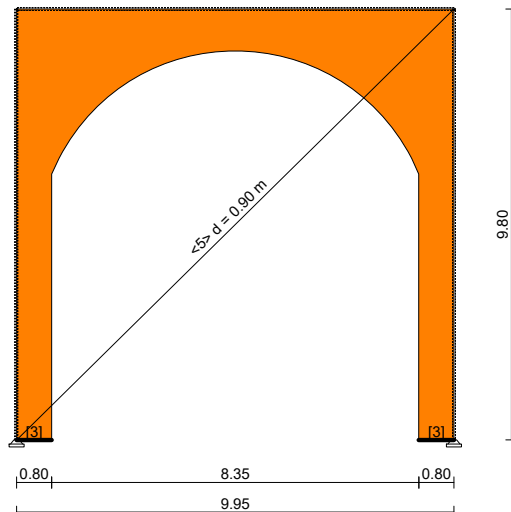
Stranica:
109
Datum:
studeni 2022.



Okvir: Y1



Okvir: Y2



Okvir: Y4



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

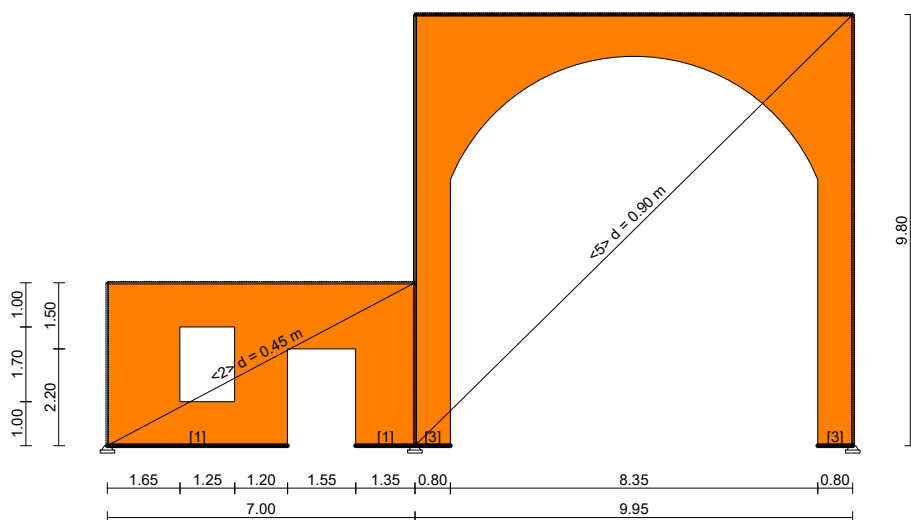
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

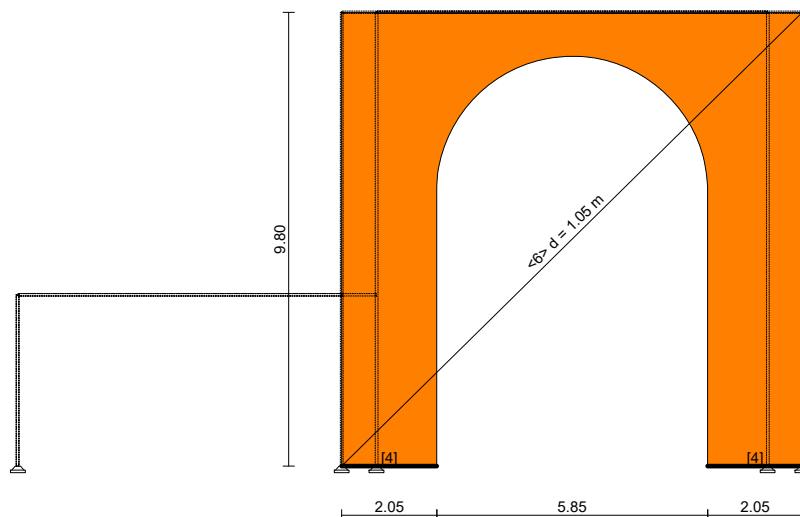
110

Datum:

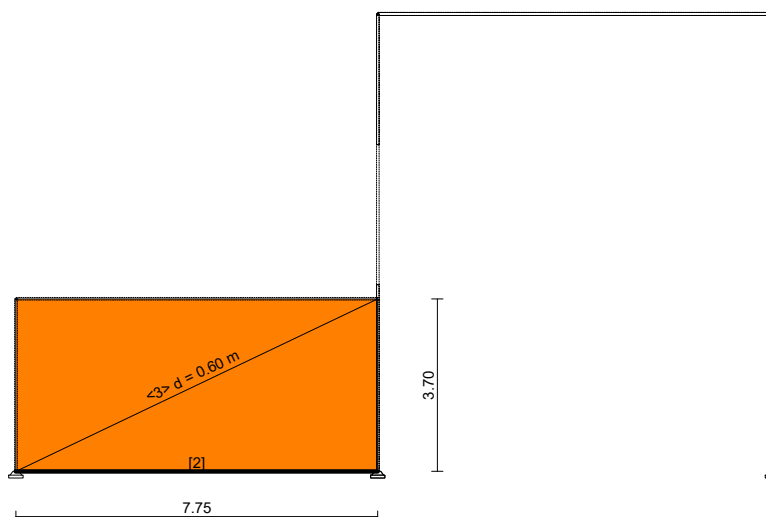
studeni 2022.



Okvir: Y5



Okvir: Y6



Okvir: Y7



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

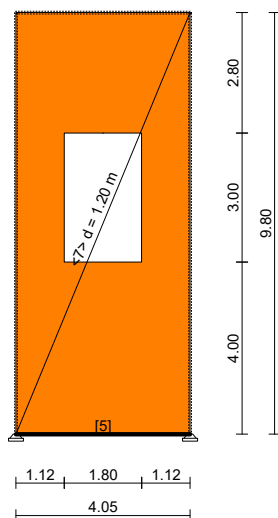
NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

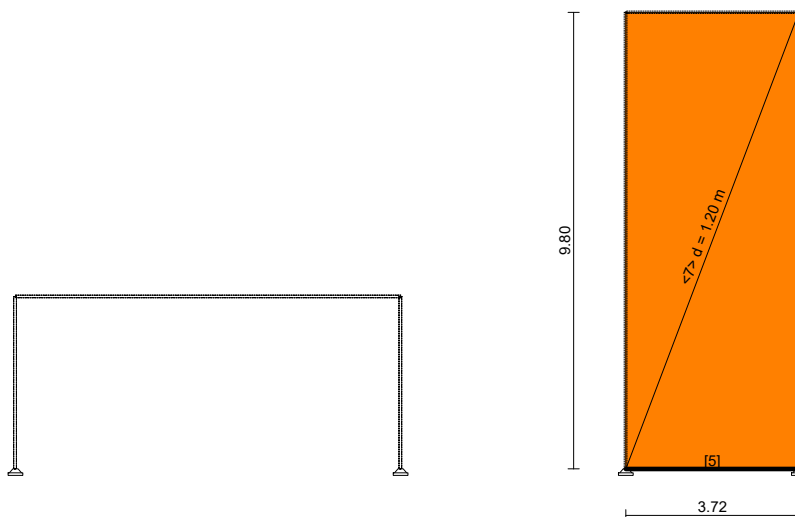
111

Datum:

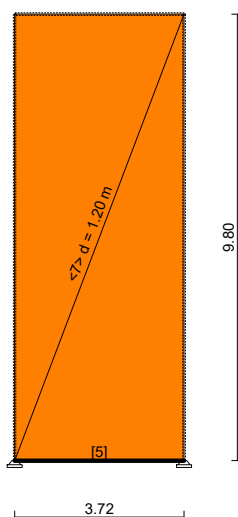
studeni 2022.



Okvir: Y8



Okvir: K1



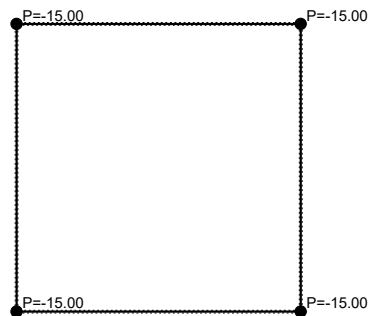
Okvir: K2

**PRIKAZ POLOŽAJA I IZNOS OPTEREĆENJA**

Lista slučajeva opterećenja

| LC | Naziv |
|----|---------------------|
| 1 | Stalno (g) |
| 2 | Potres X |
| 3 | Potres Y |
| 4 | Komb.: I |
| 5 | Komb.: I+II |
| 6 | Komb.: I-1xII |
| 7 | Komb.: I+II+0.3xIII |
| 8 | Komb.: I+II-0.3xIII |

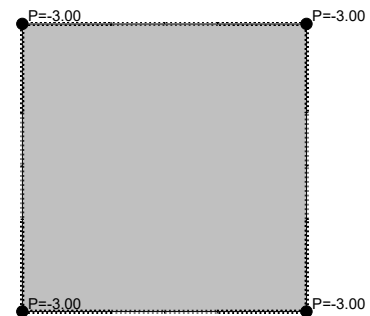
Opt. 1: Stalno (g)



Nivo: Vijenac zvonika [24.00 m]

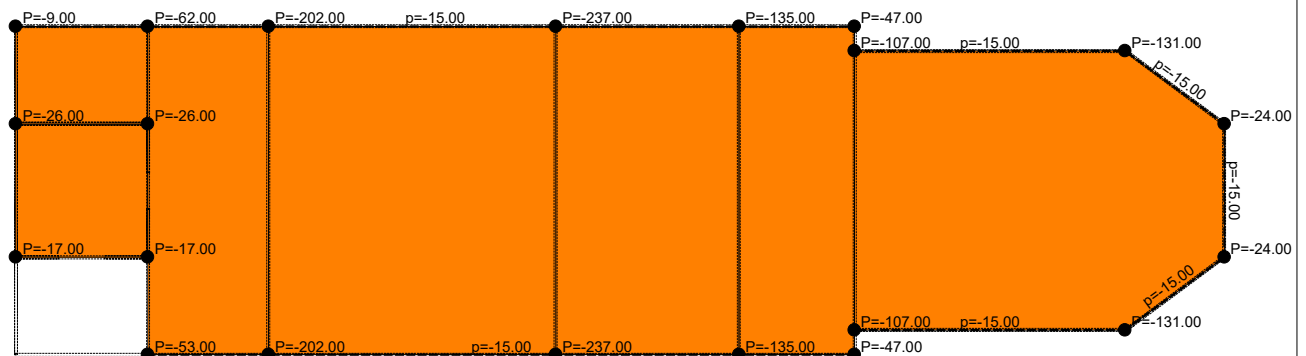
| LC | Naziv |
|----|-----------------------|
| 9 | Komb.: I-1xII-0.3xIII |
| 10 | Komb.: I-1xII+0.3xIII |
| 11 | Komb.: I+III |
| 12 | Komb.: I-1xIII |
| 13 | Komb.: I+0.3xII+III |
| 14 | Komb.: I-0.3xII+III |
| 15 | Komb.: I-0.3xII-1xIII |
| 16 | Komb.: I+0.3xII-1xIII |

Opt. 1: Stalno (g)



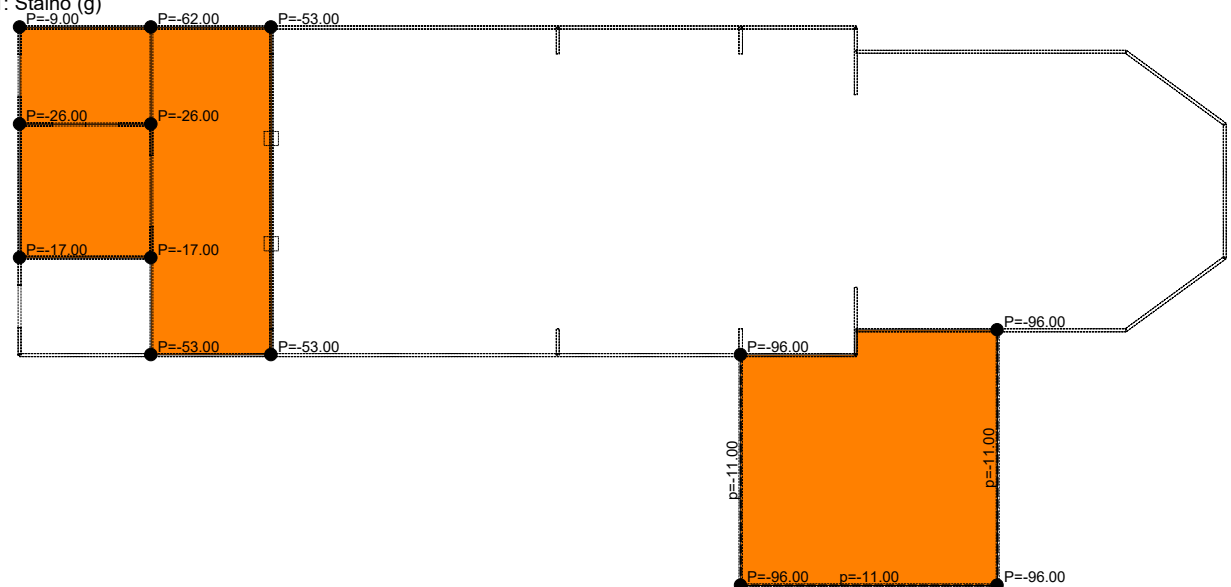
Nivo: Platforma 3 [19.00 m]

Opt. 1: Stalno (g)



Nivo: Vijenac crkve [9.80 m]

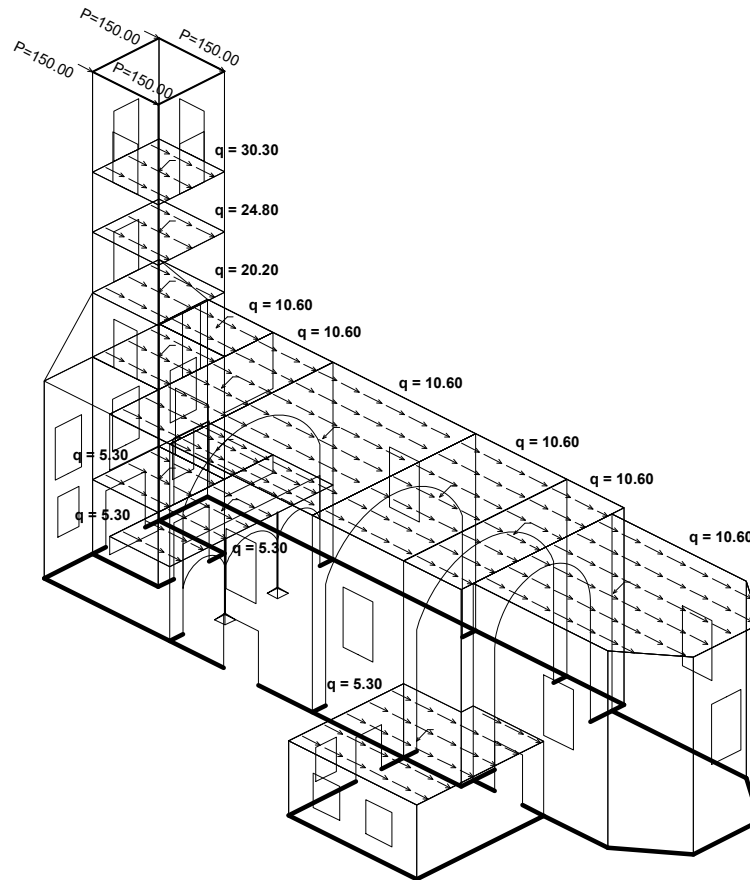
Opt. 1: Stalno (g)



Nivo: Kor [3.70 m]

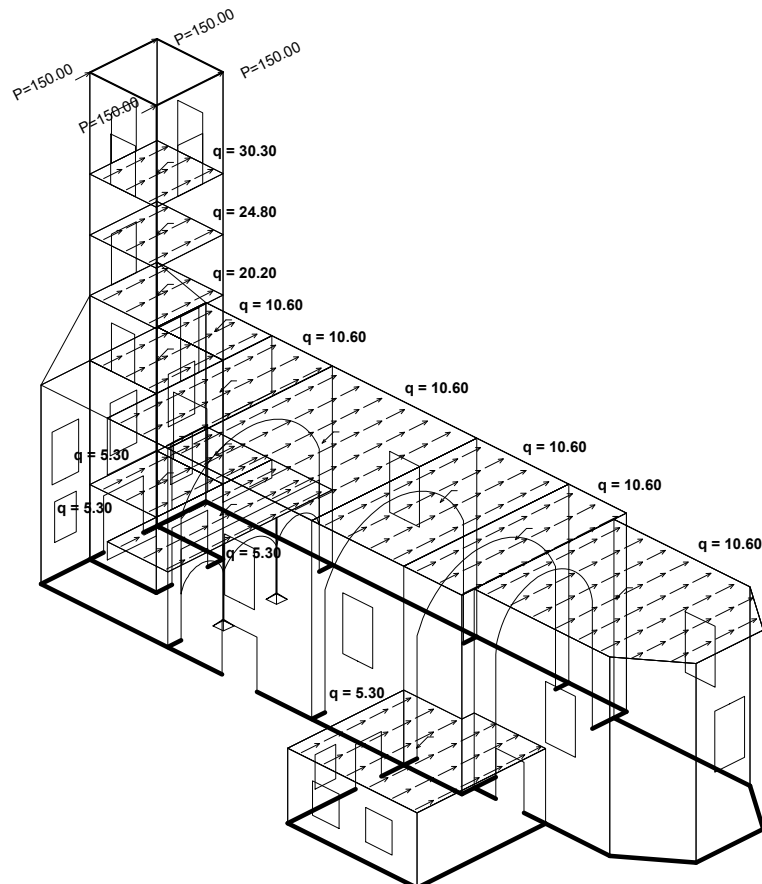


Opt. 2: Potres X



Izometrija

Opt. 3: Potres Y



Izometrija



MODALNA ANALIZA

Pregledom oblika osciliranja može se zaključiti da su prva četiri tona translatorna osciliranja u poprečnom i uzdužnom smjeru, dok je peti ton torzijsko osciliranje.

Napredne opcije seizmičkog proračuna:

Spriječeno osciliranje u Z pravcu

Faktori opterećenja za proračun masa

| No | Naziv | Koeficijent |
|----|------------|-------------|
| 1 | Stalno (g) | 1.00 |
| 2 | Potres X | 0.00 |
| 3 | Potres Y | 0.00 |

Raspored masa po visini objekta

| Nivo | Z [m] | X [m] | Y [m] | Masa [T] | T/m ² |
|-----------------|-------|-------|-------|----------|------------------|
| Vijenac zvonika | 24.00 | 2.00 | 4.97 | 94.83 | |
| Platforma 3 | 19.00 | 2.00 | 4.97 | 104.29 | 6.44 |
| Platforma 2 | 16.00 | 2.06 | 4.97 | 97.83 | 6.04 |
| Platforma 1 | 13.00 | 1.95 | 5.02 | 94.85 | 5.85 |

Položaj centara krutosti po visini objekta (približna metoda)

| Nivo | Z [m] | X [m] | Y [m] |
|-----------------|-------|-------|-------|
| Vijenac zvonika | 24.00 | 2.00 | 4.98 |
| Platforma 3 | 19.00 | 2.00 | 4.97 |
| Platforma 2 | 16.00 | 2.00 | 4.98 |
| Platforma 1 | 13.00 | 2.26 | 4.97 |

Ekscentricitet po visini objekta (približna metoda)

| Nivo | Z [m] | eox [m] | eoy [m] |
|-----------------|-------|---------|---------|
| Vijenac zvonika | 24.00 | 0.00 | 0.00 |
| Platforma 3 | 19.00 | 0.00 | 0.00 |
| Platforma 2 | 16.00 | 0.06 | 0.00 |
| Platforma 1 | 13.00 | 0.31 | 0.05 |

Periodi osciliranja konstrukcije

| No | T [s] | f [Hz] |
|----|--------|--------|
| 1 | 0.6333 | 1.5790 |
| 2 | 0.5316 | 1.8811 |
| 3 | 0.3680 | 2.7176 |
| 4 | 0.2471 | 4.0465 |

| No | T [s] | f [Hz] |
|----|--------|--------|
| 5 | 0.1896 | 5.2756 |
| 6 | 0.1802 | 5.5483 |

| No | T [s] | f [Hz] |
|----|--------|--------|
| 7 | 0.1712 | 5.8400 |
| 8 | 0.1680 | 5.9513 |
| 9 | 0.1414 | 7.0700 |

| Nivo | Z [m] | X [m] | Y [m] | Masa [T] | T/m ² |
|---------------|-------|-------|-------|----------|------------------|
| Vijenac crkve | 9.80 | 16.19 | 5.02 | 1120.80 | 3.41 |
| Kor | 3.70 | 17.40 | 4.07 | 1047.11 | 8.57 |
| Temelji | 0.00 | 18.09 | 4.05 | 397.09 | |
| Ukupno: | 7.41 | 15.00 | 4.55 | 2956.79 | |

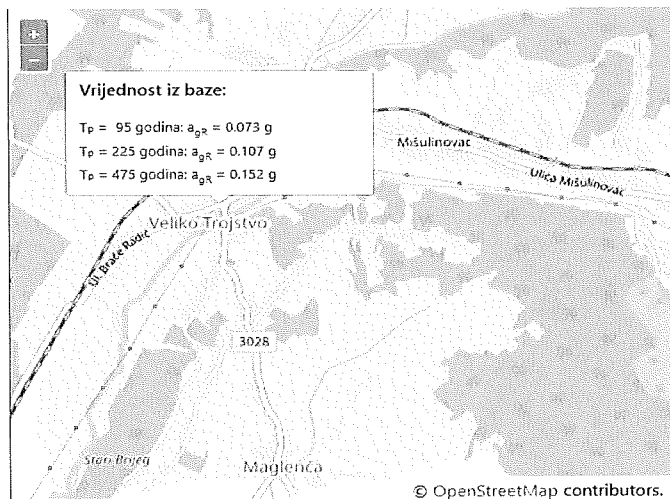
| Nivo | Z [m] | X [m] | Y [m] |
|---------------|-------|-------|-------|
| Vijenac crkve | 9.80 | 17.29 | 8.80 |
| Kor | 3.70 | 18.69 | 8.64 |
| Temelji | 0.00 | 25.97 | 8.93 |

| Nivo | Z [m] | eox [m] | eoy [m] |
|---------------|-------|---------|---------|
| Vijenac crkve | 9.80 | 1.10 | 3.78 |
| Kor | 3.70 | 1.28 | 4.57 |
| Temelji | 0.00 | 7.88 | 4.88 |



SEIZMIČKO DJELOVANJE NA KONSTRUKCIJU I KVAZISTATIČKI PRORAČUN

Lokacija: Veliko Trojstvo



Potresne sile određene su za najnepovoljnije uvjete, za horizontalnu granu proračunskog spektra.

Za potres u uzdužnom (x) i poprečnom (y) smjeru, vrijedi sljedeće:

$$\begin{aligned} a_{gR} &= 0,107 \times g \\ g &= 9,81 \text{ m/s}^2 \\ \gamma_I &= 1,2 \\ a_g &= g \times a_{gR} \times \gamma_I = 1,26 \text{ m/s}^2 \\ q &= 1,50 \\ S &= 1,15 \end{aligned}$$

$$S_d(T_{x,y}) = a_g \times S \times 2,5 / q = 2,41 \text{ m/s}^2$$

Ukupna masa: $m_{uk} = 2467,2 \text{ t}$

Ukupna očekivana posmična seizmička sila:

$$F_b = S_d(T_{x,y}) \times m_{uk} \times \lambda = 5956,5 \text{ kN} \quad (24,6\%)$$

$$\text{gdje je } \lambda = 1,00$$

Ukupna sila se raspoređuje po etažama po izrazu:

$$F_{bi} = F_b \times (h_i \times m_i) / \sum(h_j \times m_j)$$

| Stropne ravnine | h_i (m) | m_i (t) | (t/m ²) | $h_i \times m_i$ (t) | F_{bi} (kN) | A_i (m ²) | f_{bi} (kN/m ²) |
|-----------------|-----------|-----------|---------------------|----------------------|---------------|-------------------------|-------------------------------|
| Vijenac zvonika | 24,00 | 97,4 | 6,01 | 2338,3 | 599,9 | 16,2 | 37,0 |
| Platforma 3 | 19,00 | 100,7 | 6,22 | 1913,1 | 490,8 | 16,2 | 30,3 |
| Platforma 2 | 16,00 | 97,8 | 6,04 | 1565,3 | 401,6 | 16,2 | 24,8 |
| Platforma 1 | 13,00 | 98,1 | 6,05 | 1274,9 | 327,1 | 16,2 | 20,2 |
| Vijenac crkve | 9,80 | 1386,0 | 4,21 | 13582,8 | 3484,7 | 329,0 | 10,6 |
| Kor | 3,70 | 687,2 | 5,62 | 2542,6 | 652,3 | 122,2 | 5,3 |
| UKUPNO | | 2467,2 | | 23217,1 | 5956,5 | | |



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

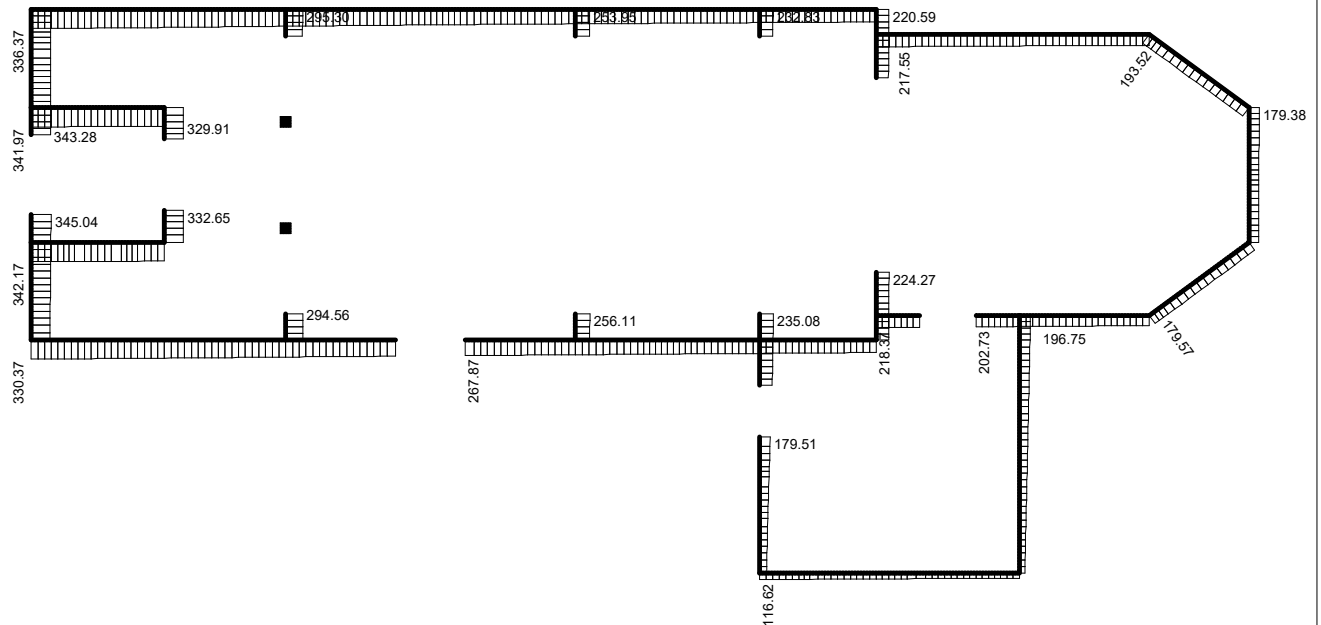
116

Datum:

studeni 2022.

OČEKIVANA NAPREZANJA I SLIJEGANJA U TLU

Opt. 4: I



Nivo: Temelji [0.00 m]
Utjecaji u lin. ležaju: max σ_{tla} = 345.04 / min σ_{tla} = 97.91 kN/m²

S obzirom na starost građevine, može se zaključiti da su slijeganja ostvarena u potpunosti.

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 117 Datum: studeni 2022. |
|---|---|--|

DIMENZIONIRANJE ZIDANIH ZIDOVA

Karakteristike zida prikazane su u rezultatima dimenzioniranja.

Kontrola otpornosti zida provedena je ručno na temelju reznih sila dobivenih iz prostornog modela za mjerodavne kombinacije. Računska vertikalna sila $[N_{Ed}]$ očitana je za kombinaciju (G+0.3Q), a računski momenti savijanja $[M_{Ed}]$ i računska posmična sila $[V_{Ed}]$ očitani su iz anvelope seizmičkih kombinacija.

Presjeci u pogledu zida

U pogledu zidova rezne su sile prikazane u vektorskim presjecima:

- Presjeci N_n s oznakom N predstavljaju računsku vertikalnu silu N_{Ed} [kN]
- Presjeci N_n s oznakom M predstavljaju računске momente savijanja M_{Ed} [kNm]
- Presjeci N_n s oznakom T predstavljaju računsku posmičnu silu V_{Ed} [kN].

U svim presjecima (b) označava širinu područja na koju se vrijednost rezne sile odnosi.

Kontrola posmičnih naprezanja u zidovima

- posmična otpornost zida $V_{Rd} = f_{vk} \times L_c \times d / \gamma_M$
- posmična čvrstoća zida $f_{vk} = f_{vk0} + 0.4\sigma_d$
- vertikalno naprezanje zida $\sigma_d = N_{Ed} / (L_c \times d)$
- tlačna duljina zida $L_c = 3 \times [0.5L - (M_{Ed} / N_{Ed,min})] \leq L$

gdje su: f_{vk0} - osnovna posmična čvrstoća zida
 L - duljina zida
 d - debljina zida

Kod provjere zidova mjerodavna su dva kriterija:

1. Ukupna posmična sile ne smije prekoračiti ukupnu posmičnu otpornost zidova.
2. Posmična sila u najkritičnijem zidu ne smije prekoračiti posmičnu otpornost više od 25% (najkritičniji zid mora imati minimalno 80% tražene otpornosti).



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

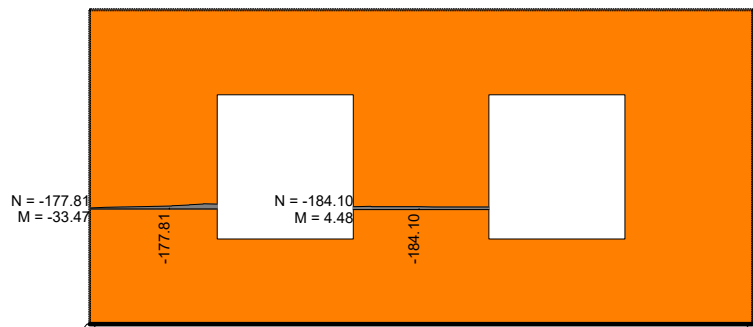
Stranica:

118

Datum:

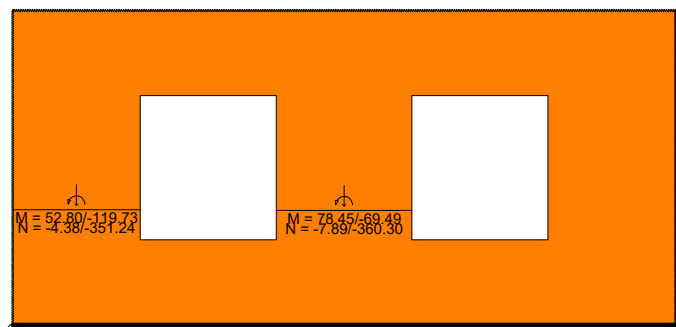
studeni 2022.

Opt. 4: I



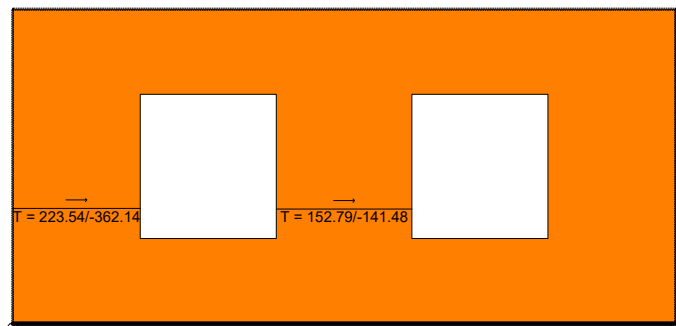
Okvir: X1
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X1
Vektorski presjeci: Nns

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X1
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

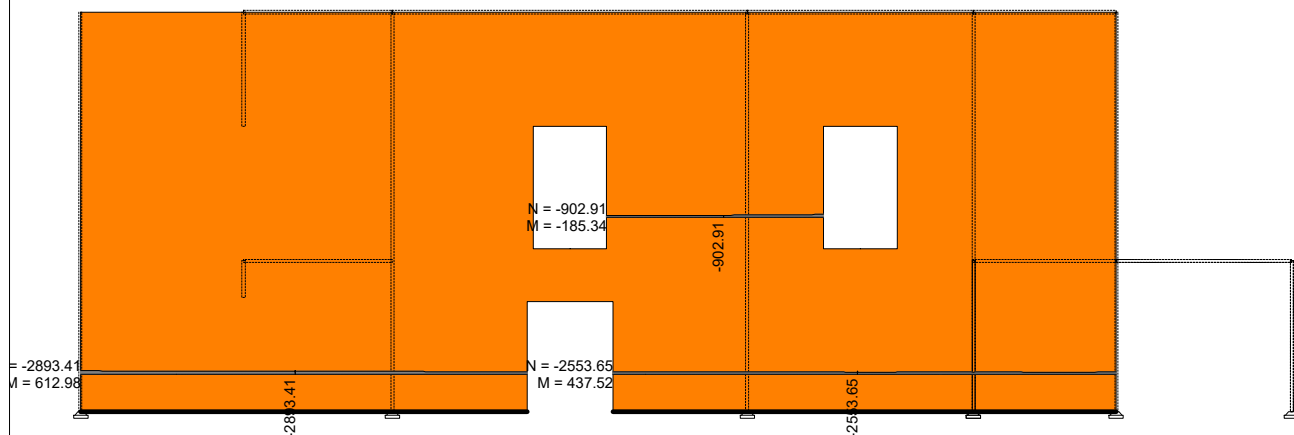
Stranica:

119

Datum:

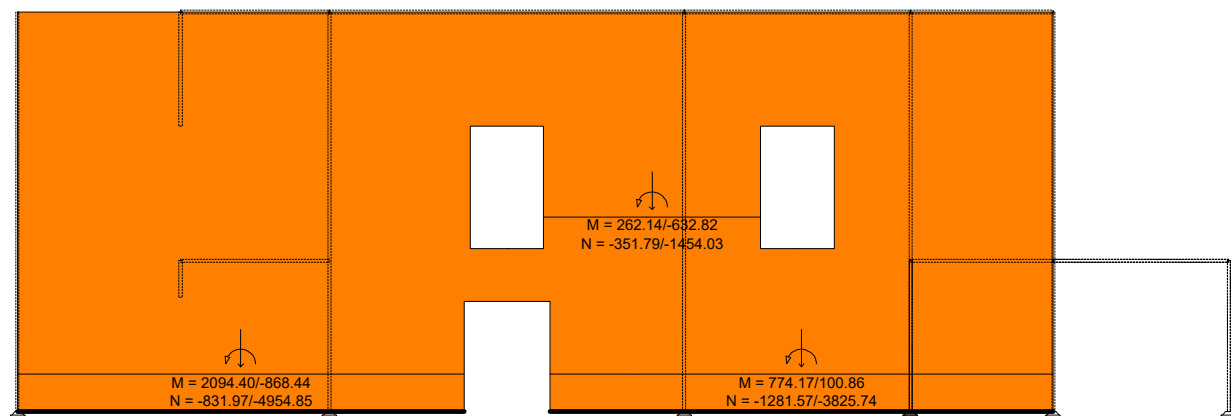
studeni 2022.

Opt. 4: I



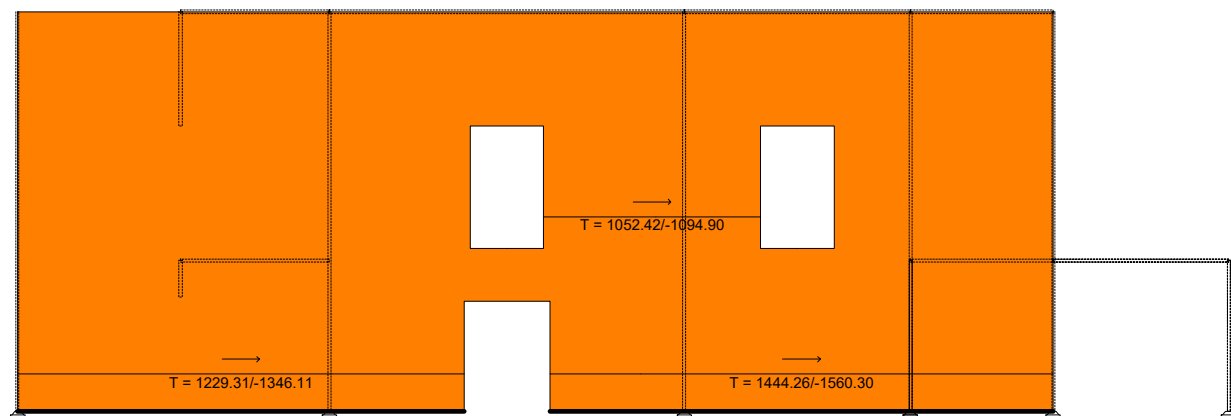
Okvir: X2
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X2
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X2
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

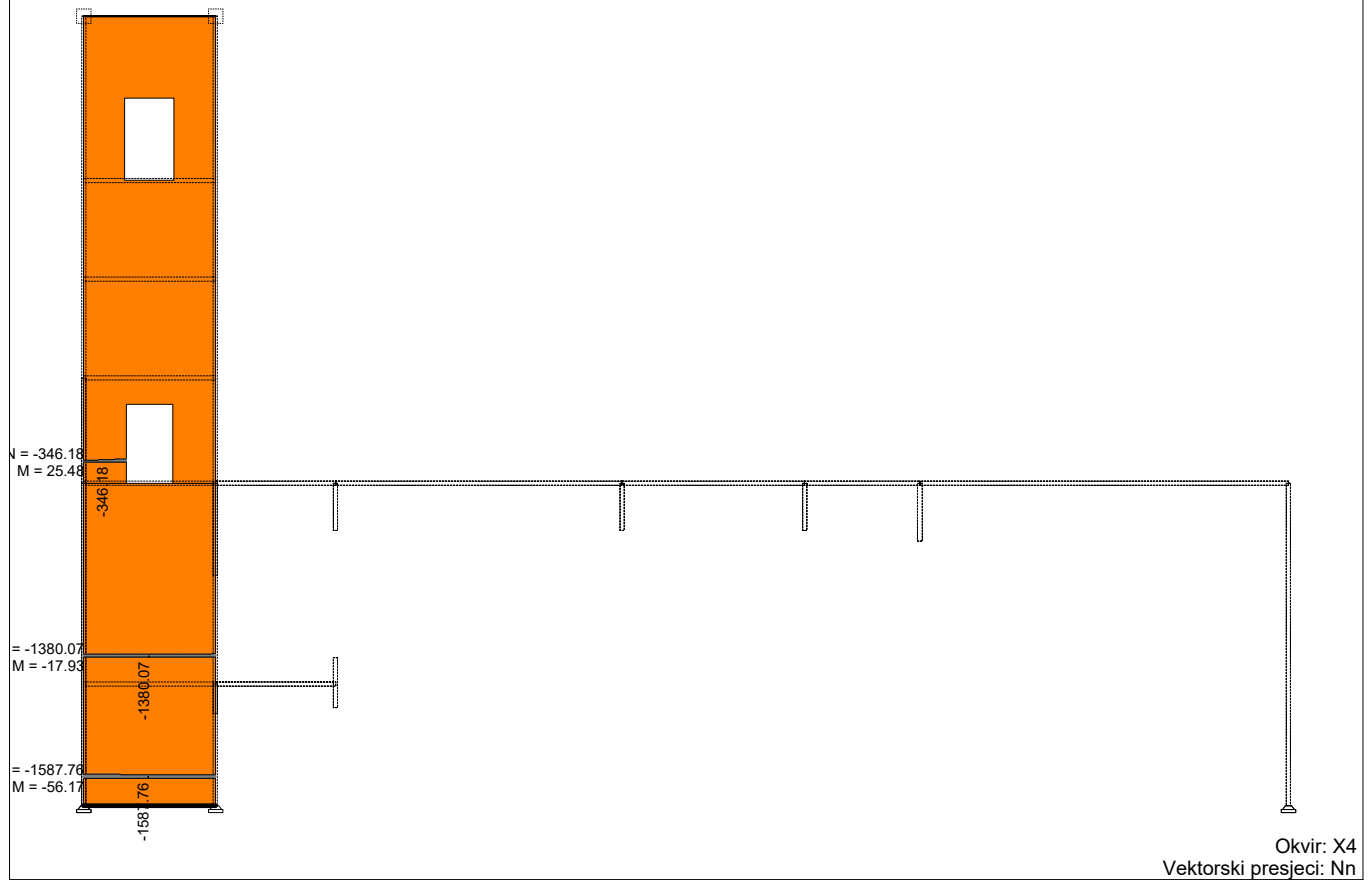
Stranica:

121

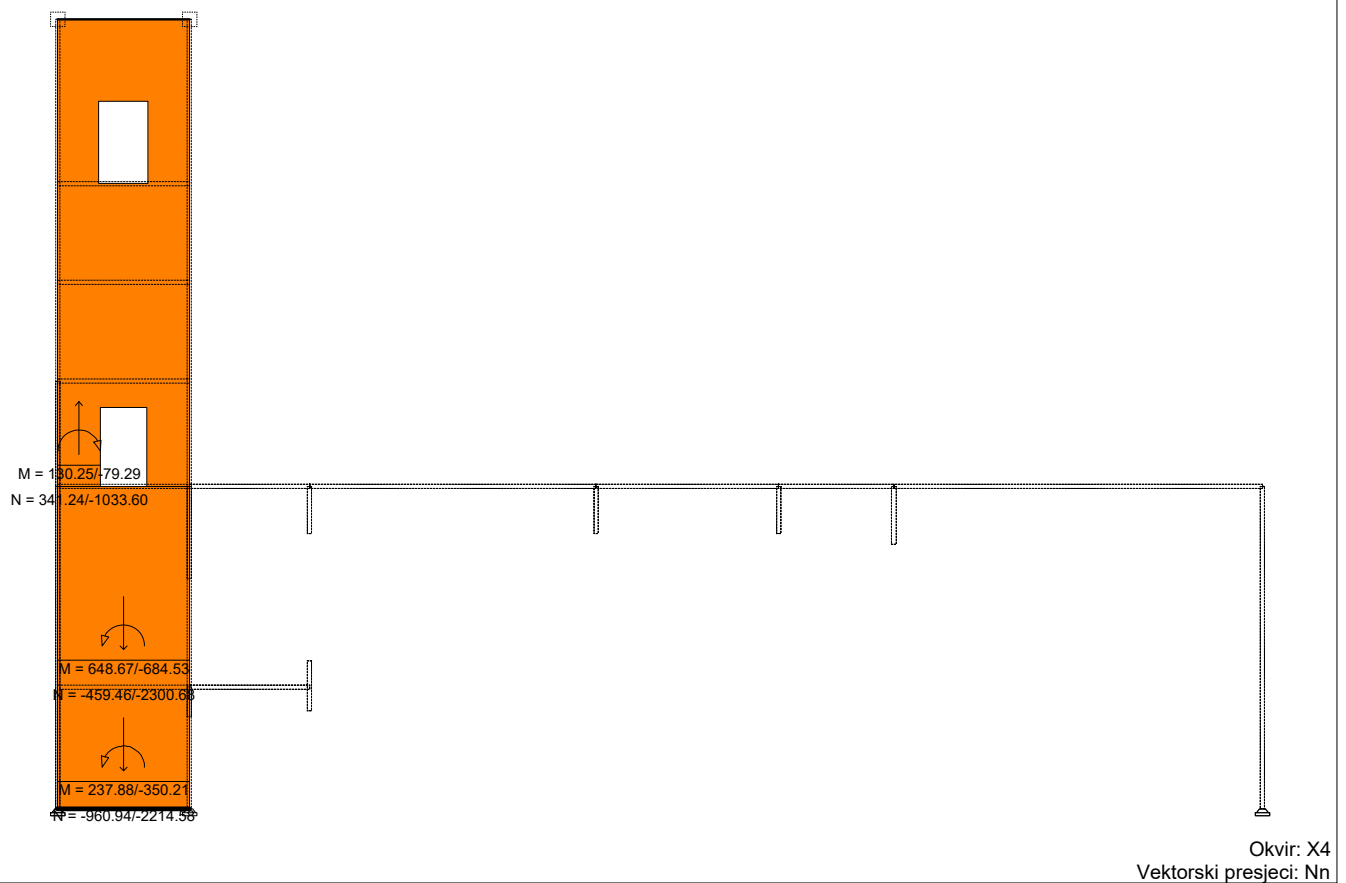
Datum:

studen 2022.

Opt. 4: I



Opt. 17: [Potres] 5-16





**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

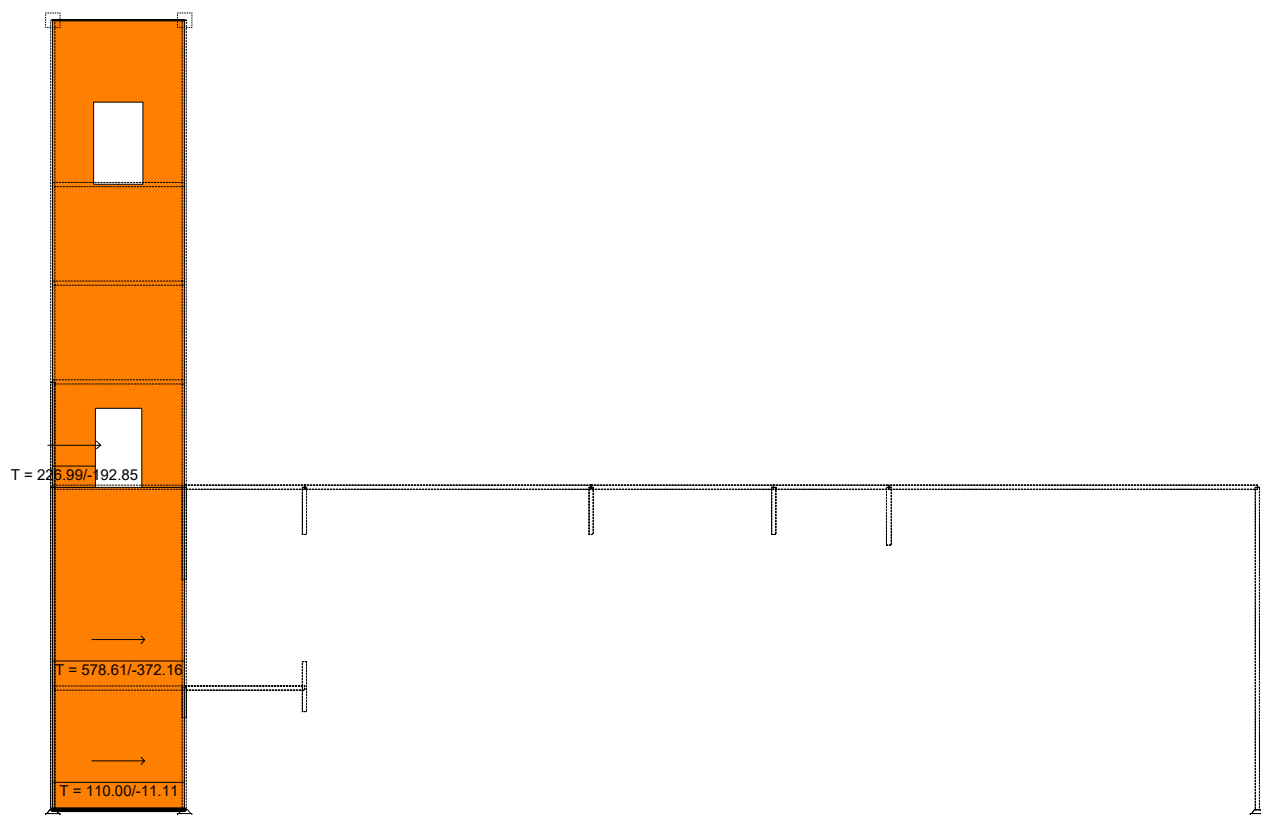
Stranica:

122

Datum:

studeni 2022.

Opt. 17: [Potres] 5-16





**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

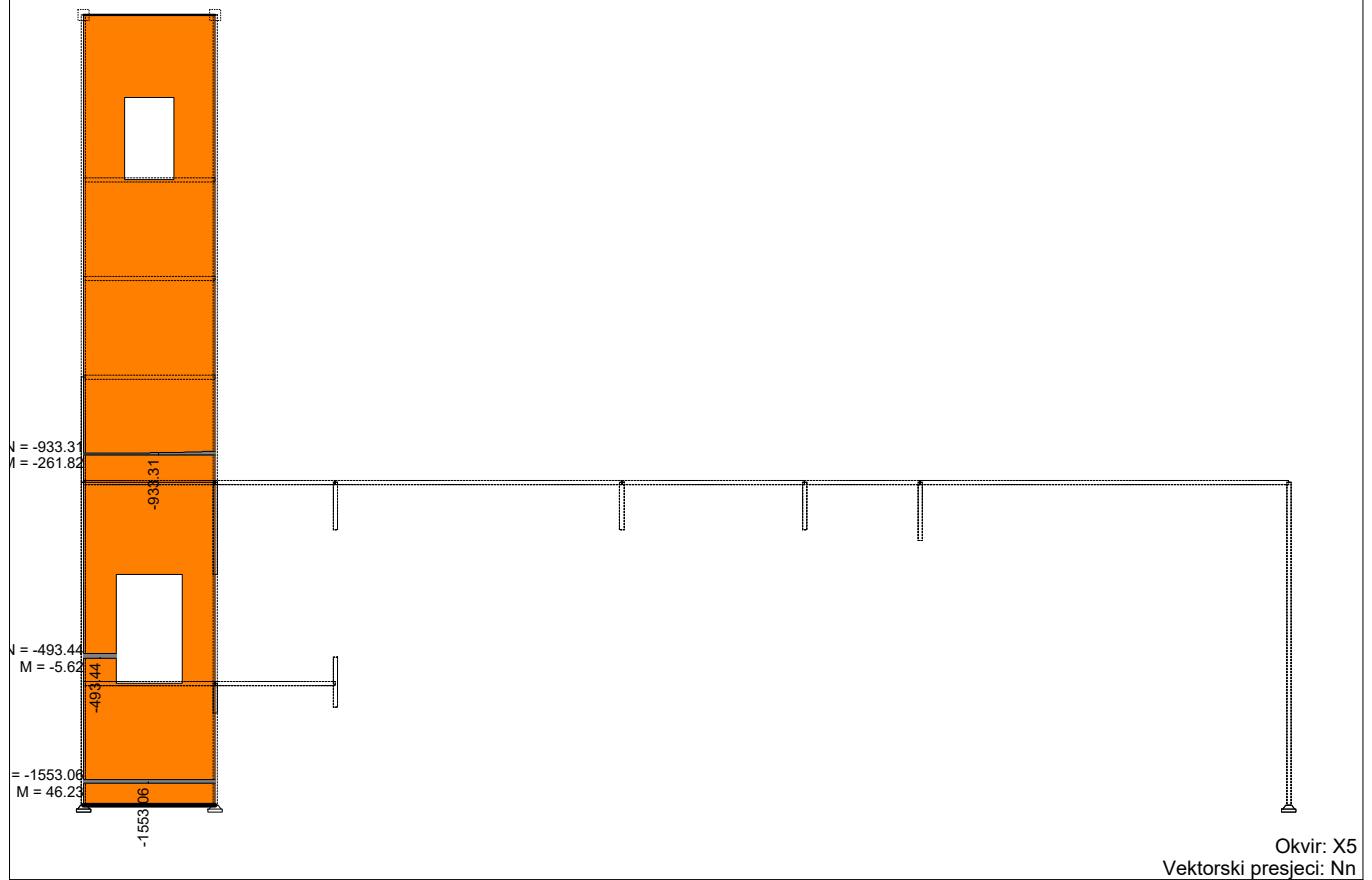
Stranica:

123

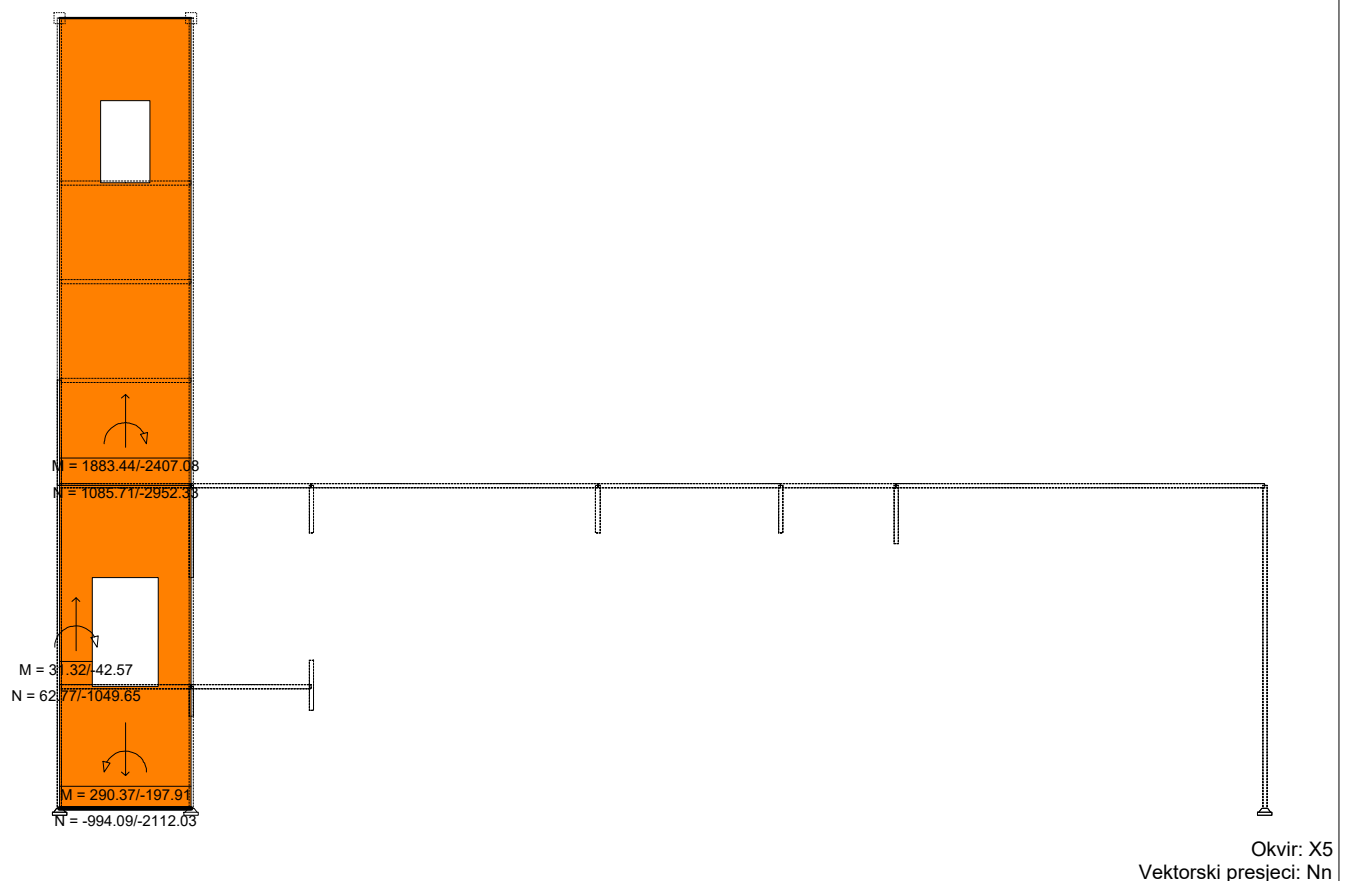
Datum:

studeni 2022.

Opt. 4: I



Opt. 17: [Potres] 5-16





**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

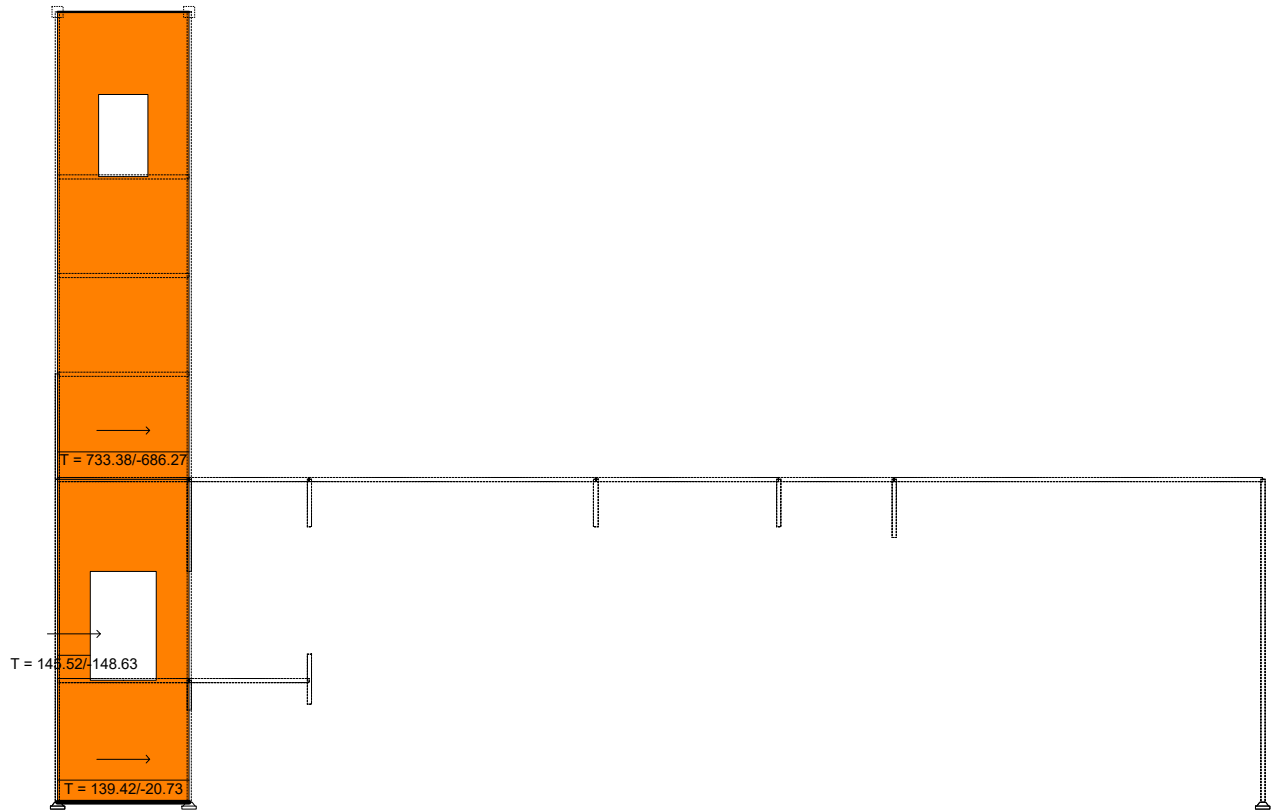
Stranica:

124

Datum:

studeni 2022.

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X5
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

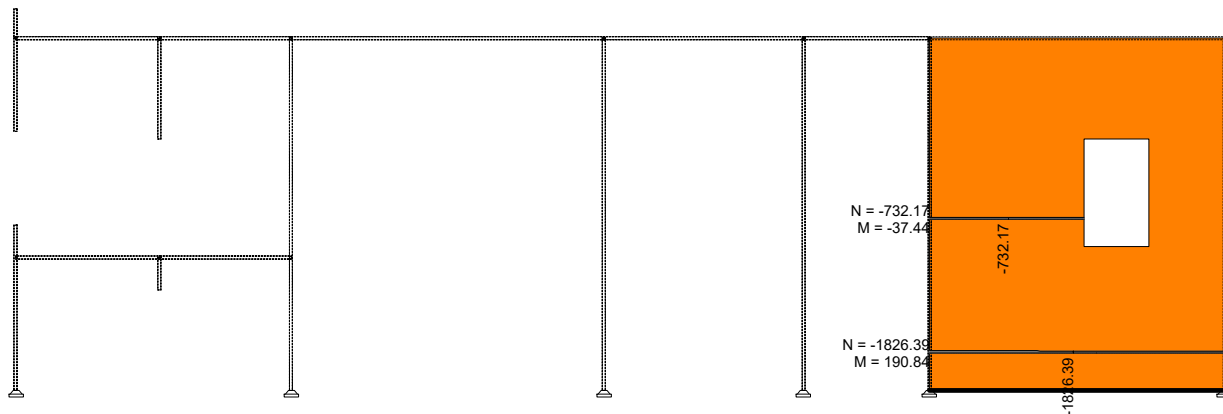
Stranica:

125

Datum:

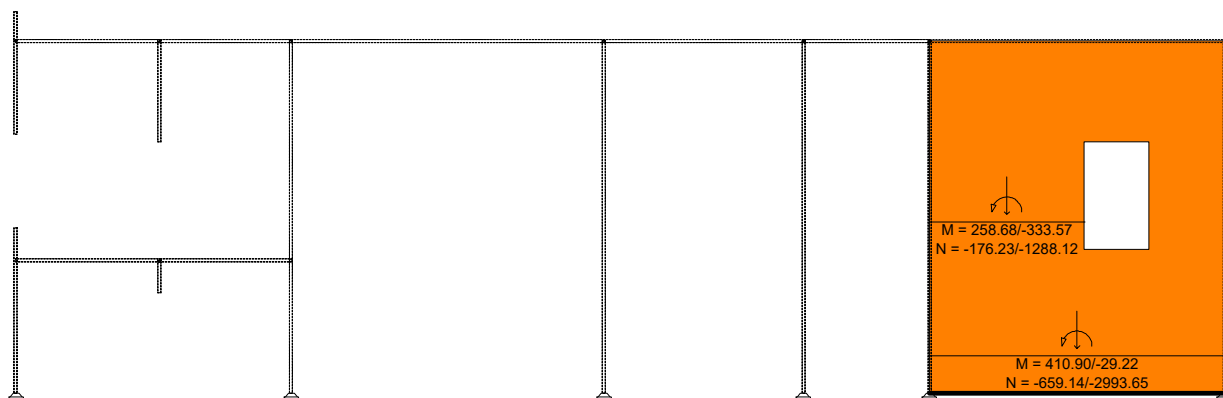
studenj 2022.

Opt. 4: I



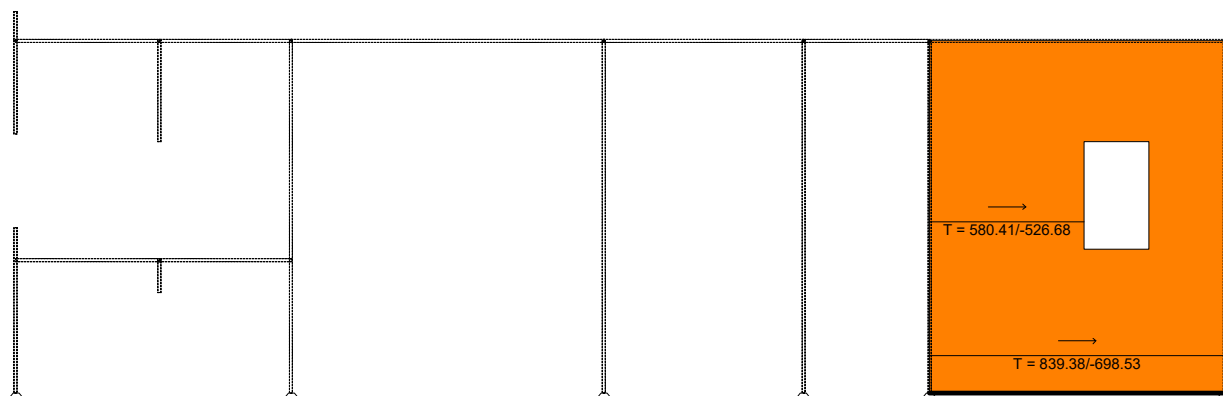
Okvir: X6
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X6
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X6
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

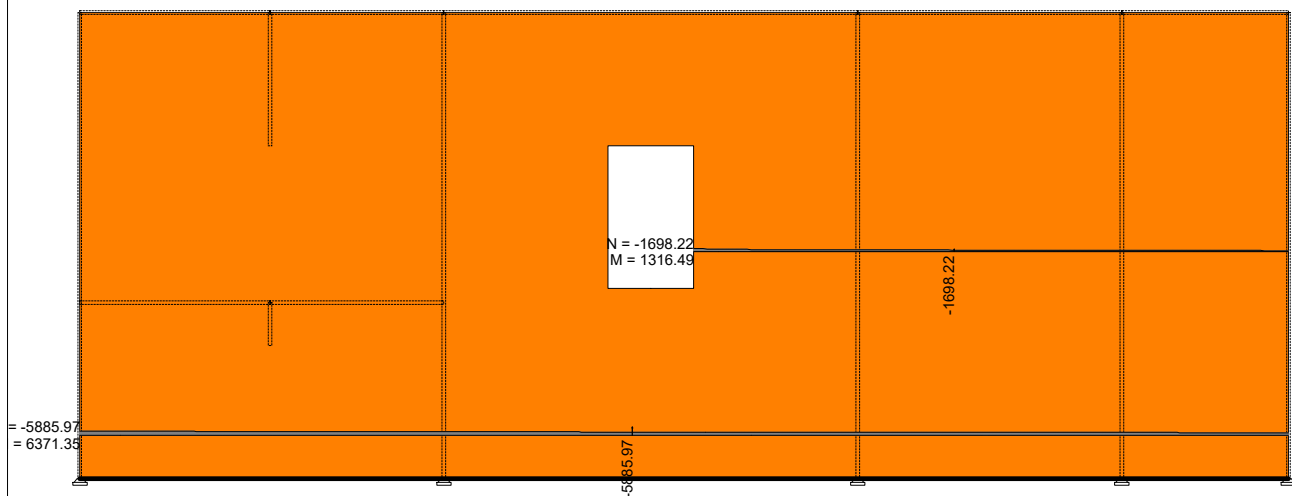
Stranica:

126

Datum:

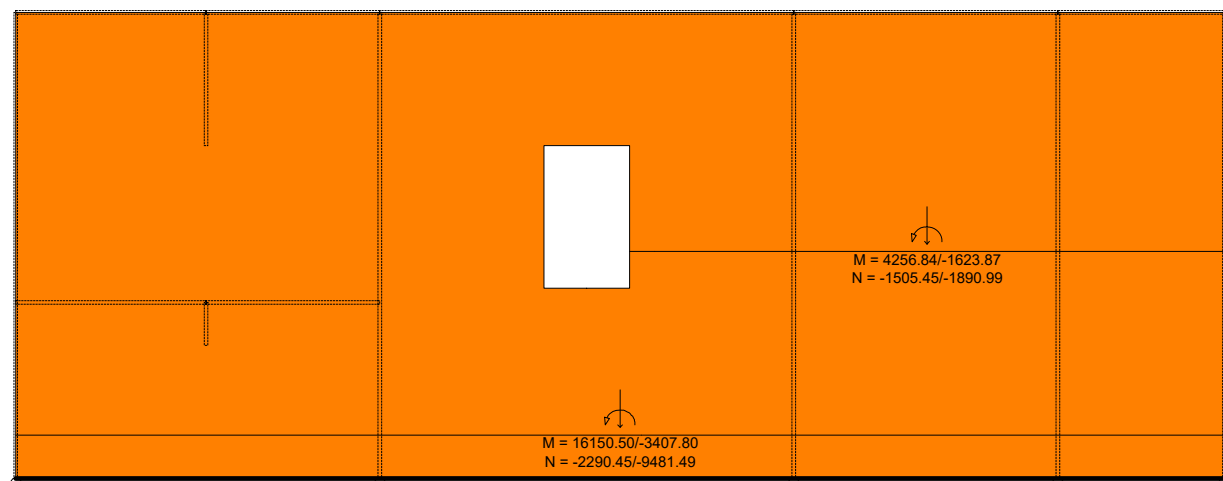
studeni 2022.

Opt. 4: I



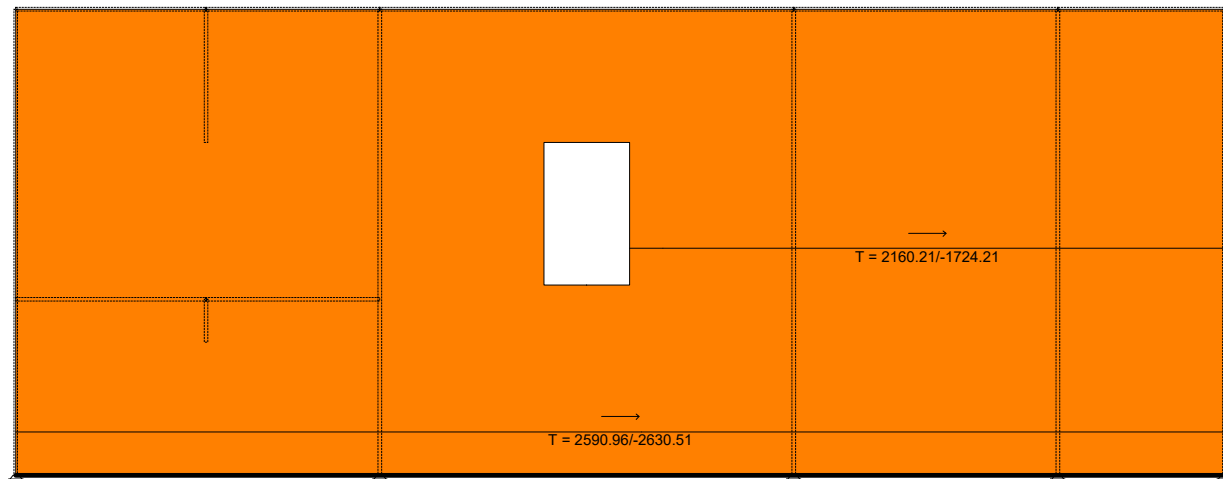
Okvir: X7
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X7
Vektorski presjeci: Nns

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: X7
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

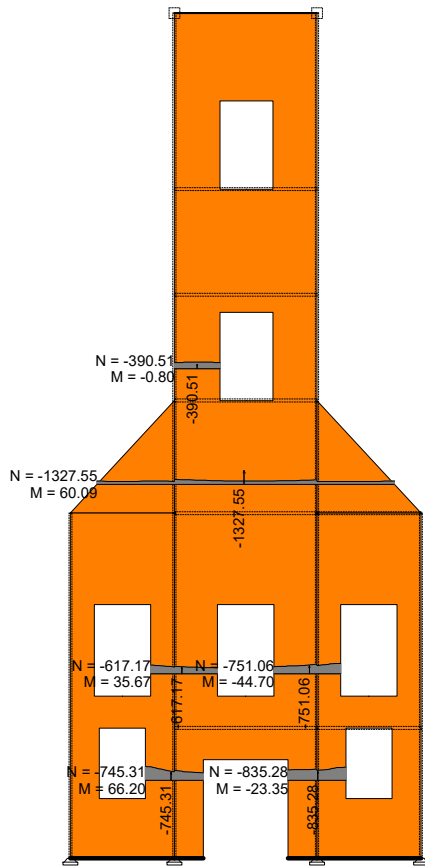
Stranica:

127

Datum:

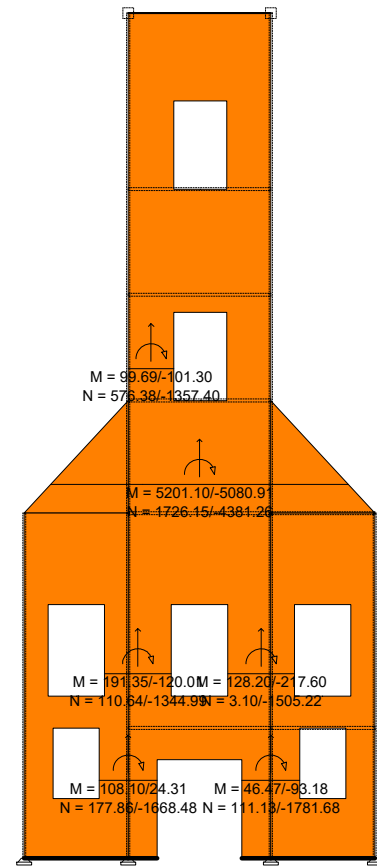
studeni 2022.

Opt. 4: I



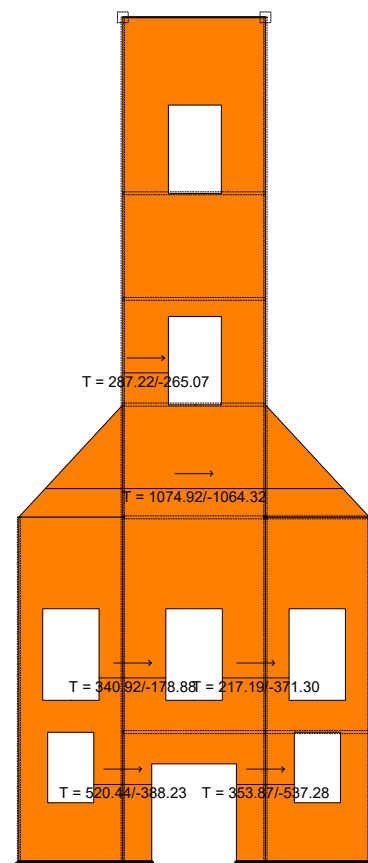
Okvir: Y1
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y1
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y1
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

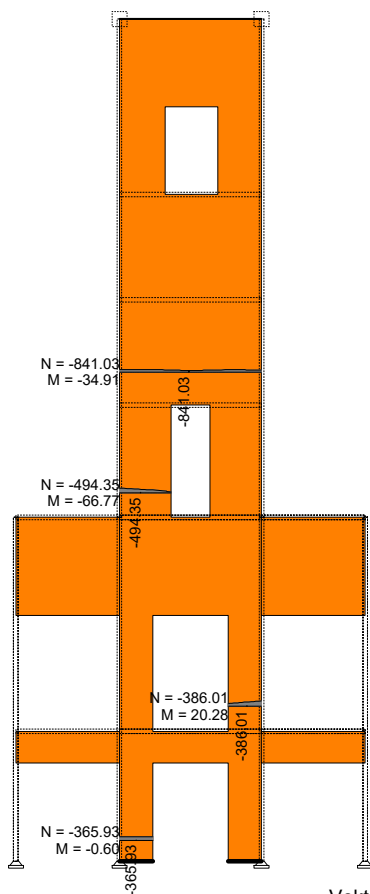
Stranica:

128

Datum:

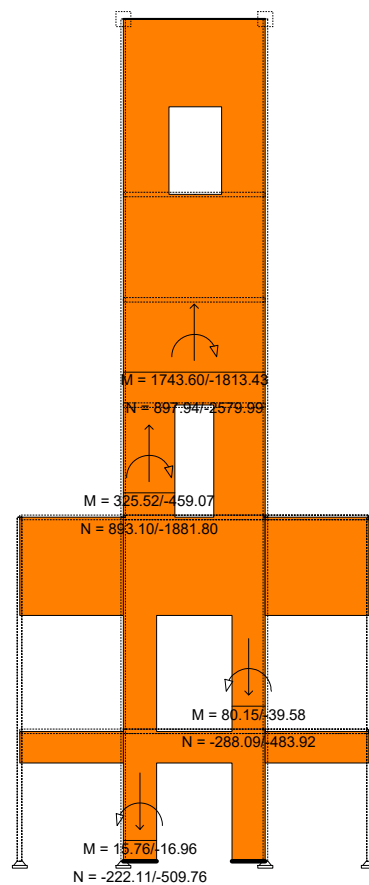
studeni 2022.

Opt. 4: I



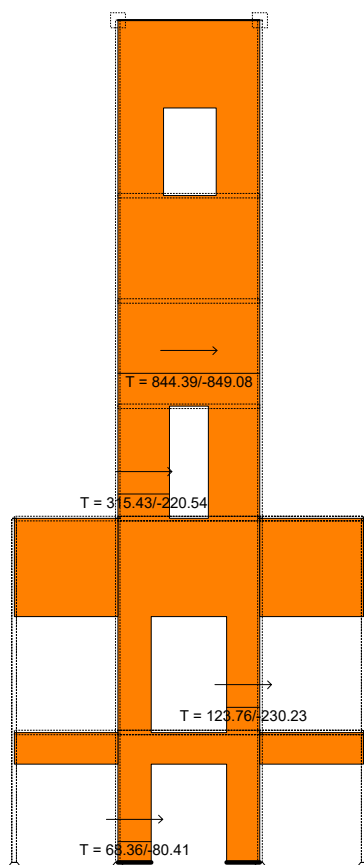
Okvir: Y2
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y2
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y2
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

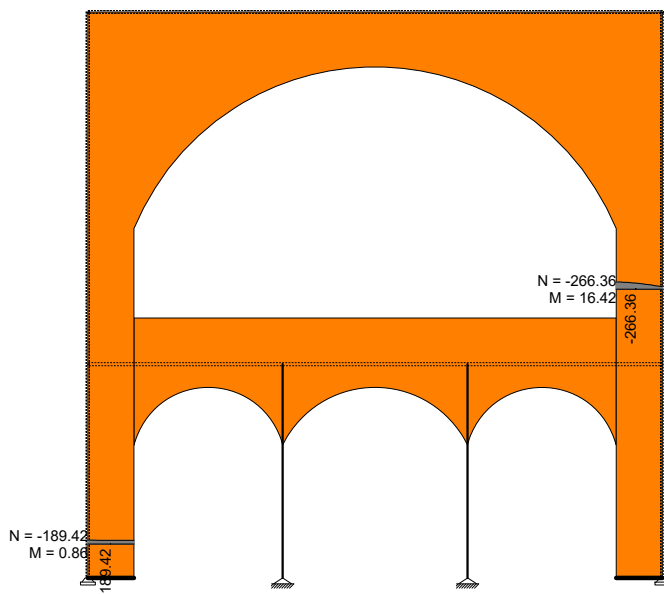
Stranica:

129

Datum:

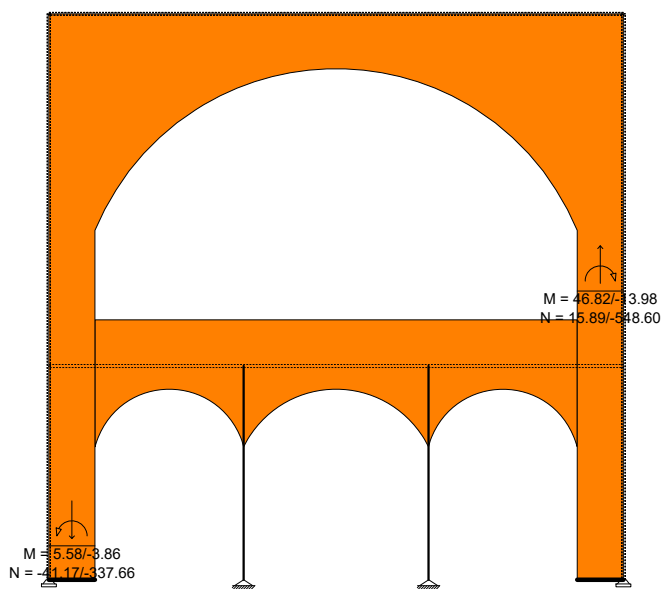
studeni 2022.

Opt. 4: I



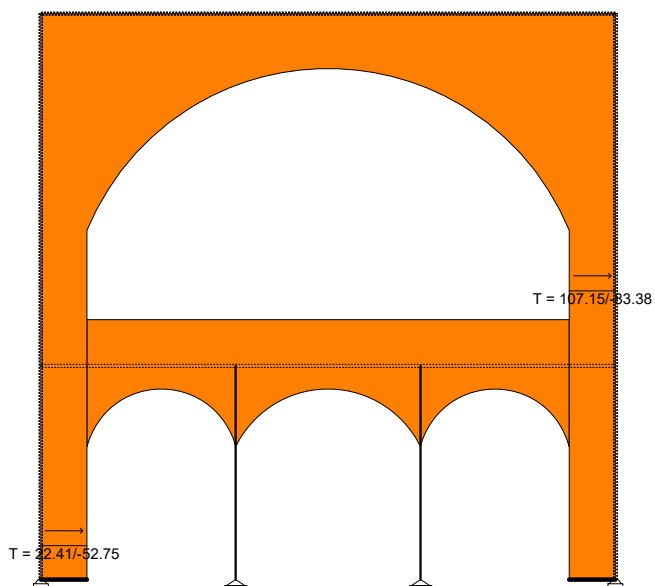
Okvir: Y3
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y3
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y3
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

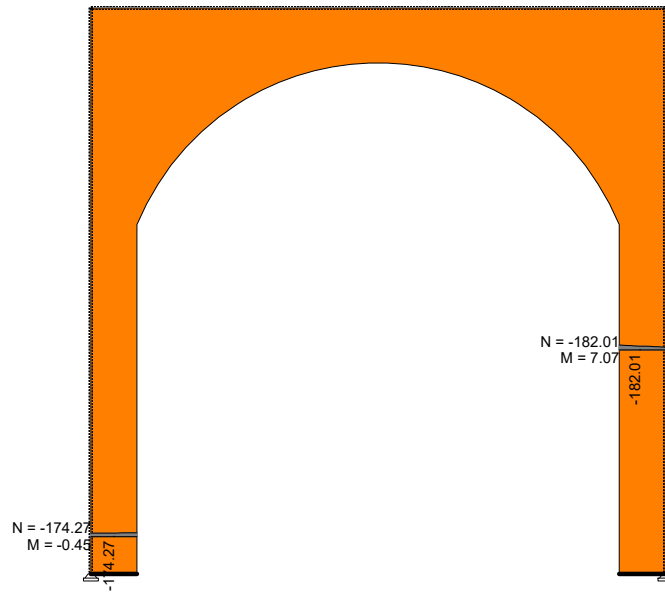
Stranica:

130

Datum:

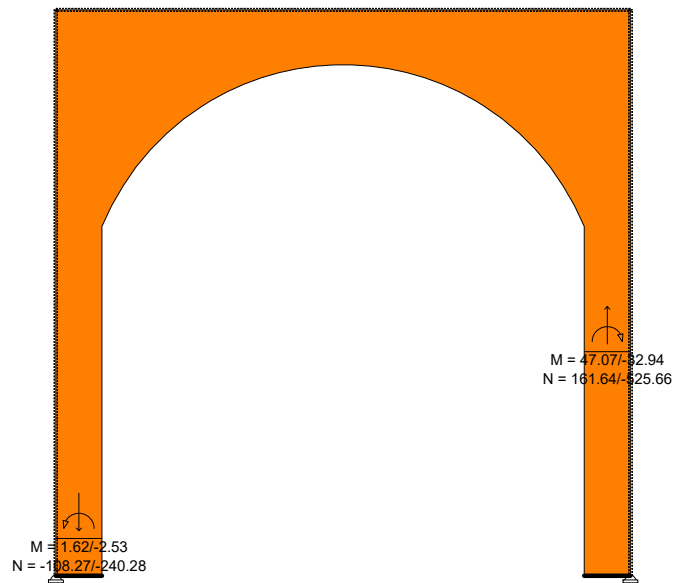
studeni 2022.

Opt. 4: I



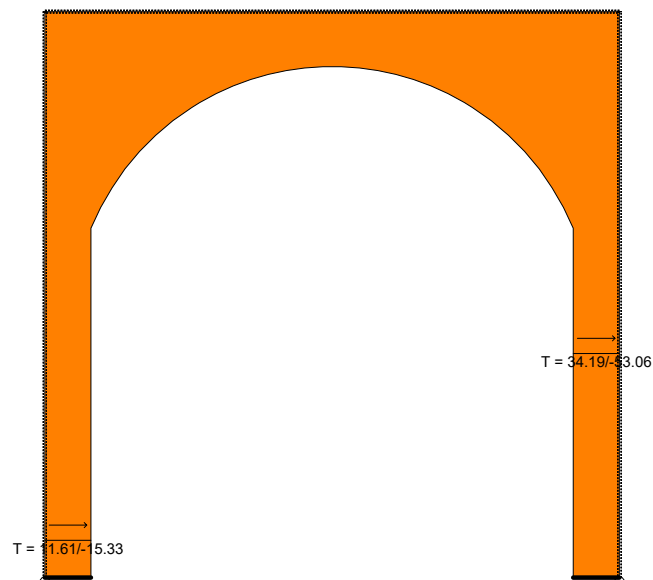
Okvir: Y4
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y4
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y4
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

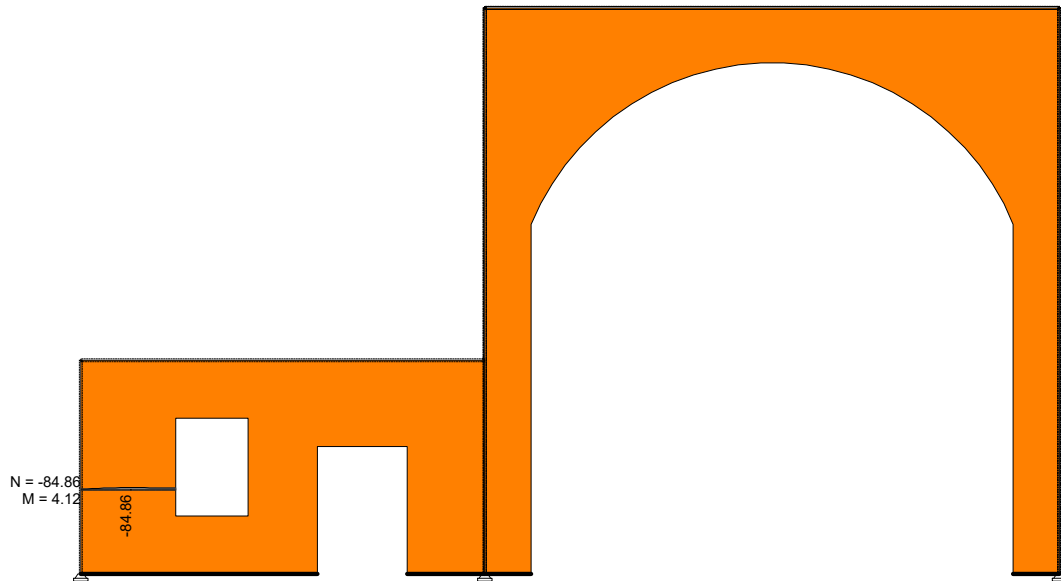
Stranica:

131

Datum:

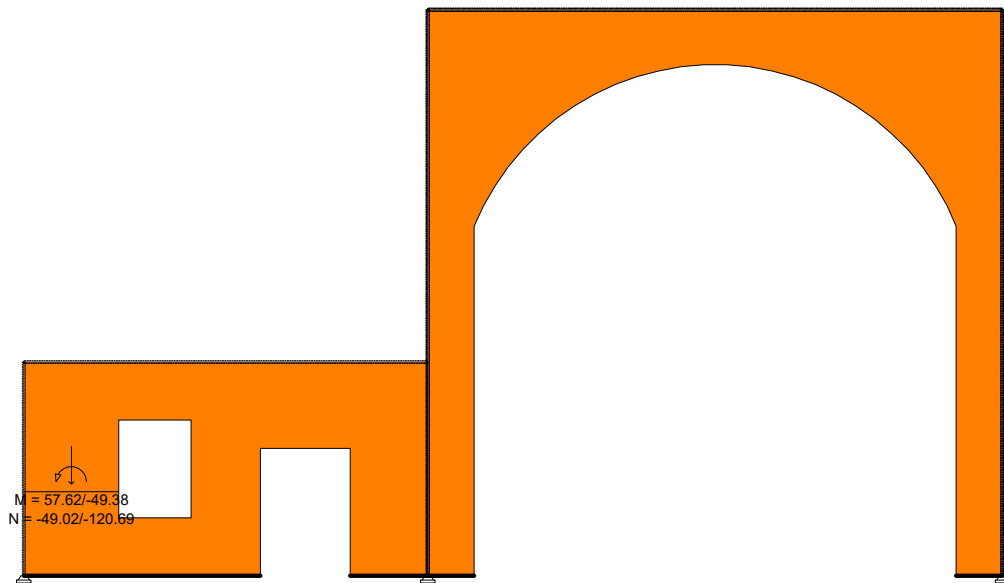
studeni 2022.

Opt. 4: I



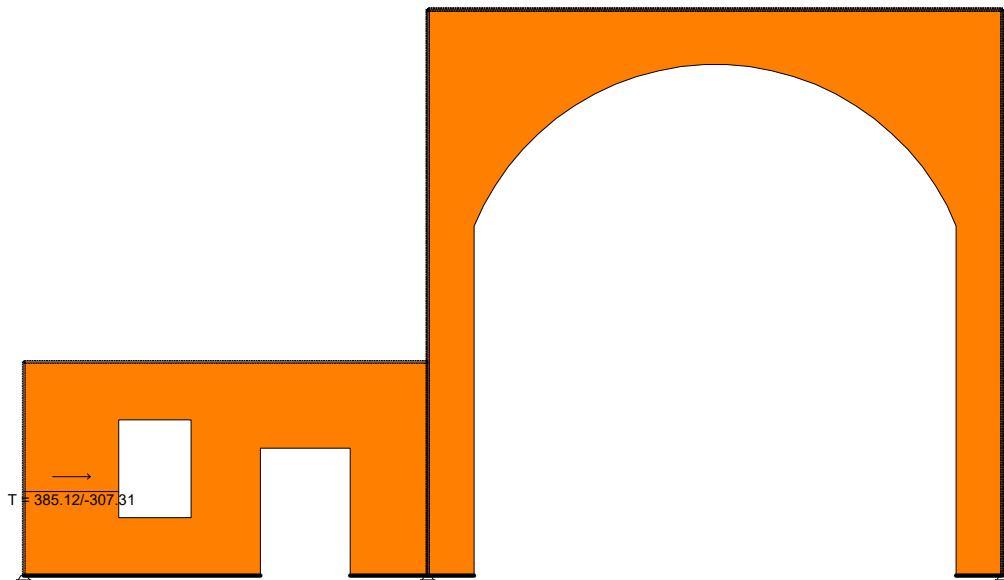
Okvir: Y5
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y5
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y5
Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

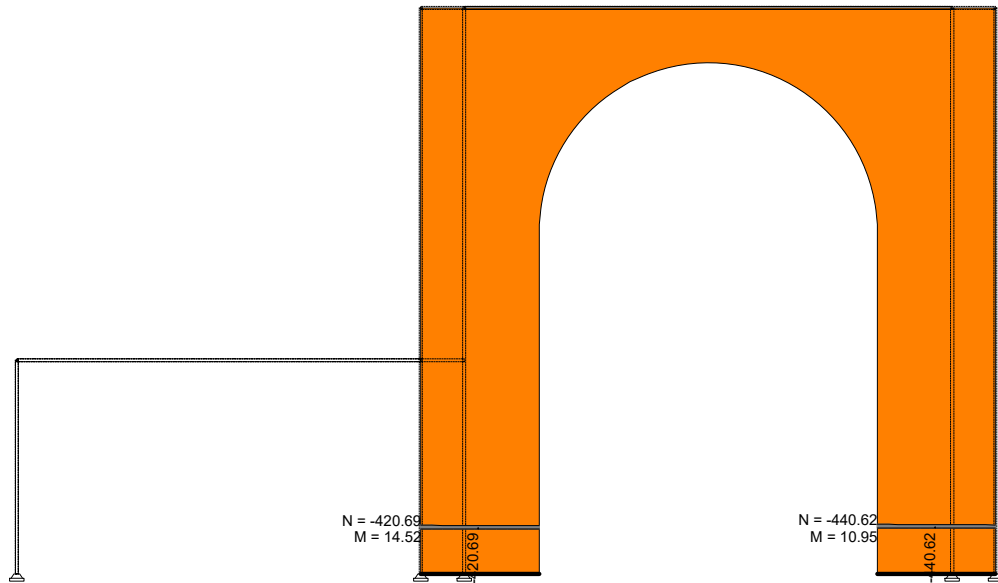
Stranica:

132

Datum:

studeni 2022.

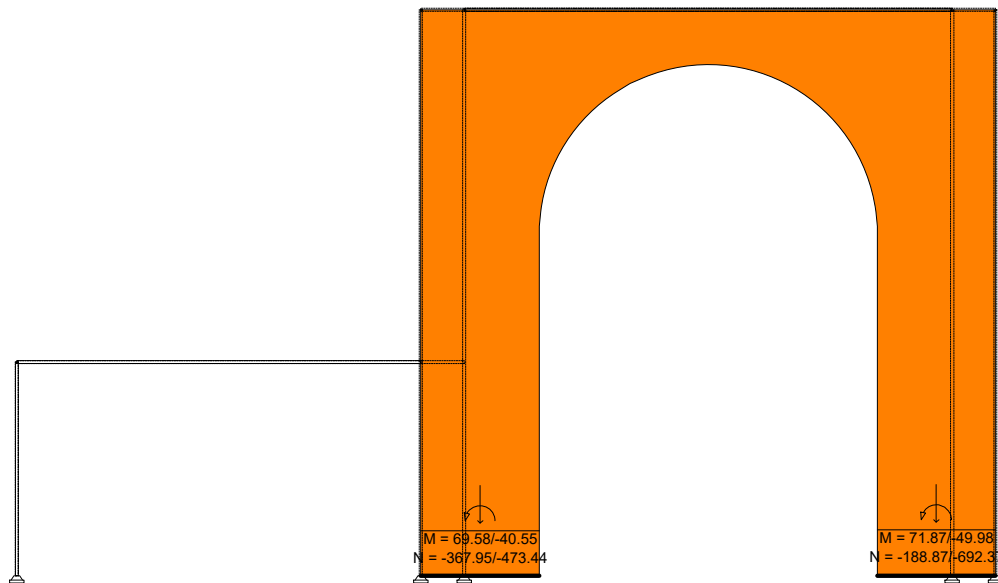
Opt. 4: I



Okvir: Y6

Vektorski presjeci: Nn

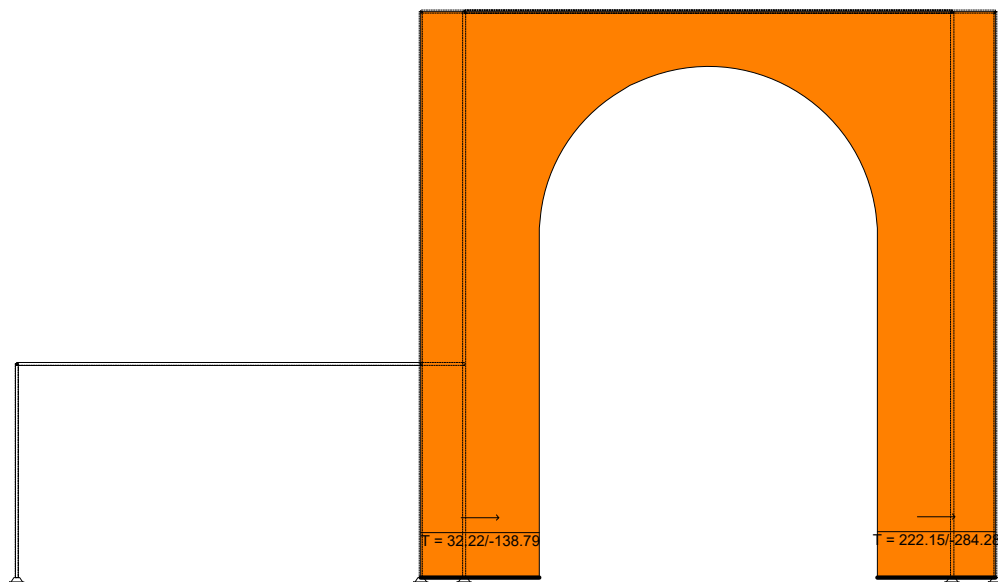
Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y6

Vektorski presjeci: Nns

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y6

Vektorski presjeci: Nns



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

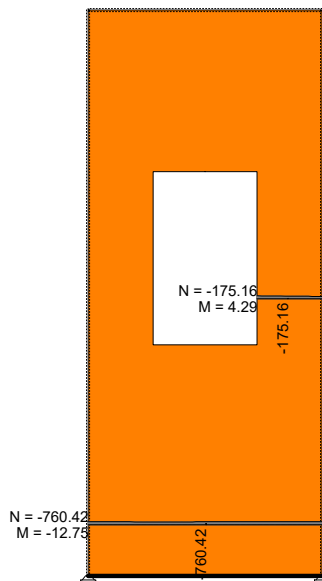
Stranica:

133

Datum:

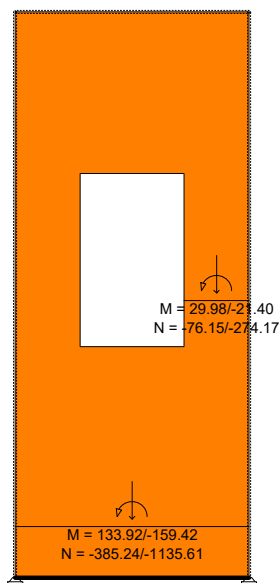
studeni 2022.

Opt. 4: I



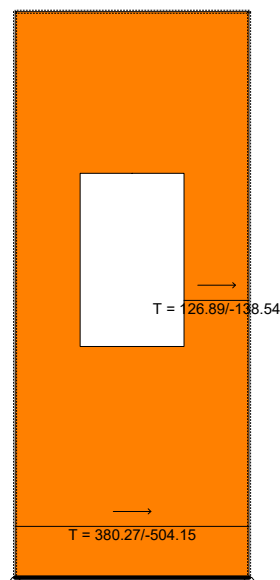
Okvir: Y8
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y8
Vektorski presjeci: Nn

Opt. 17: [Potres] 5-16



Okvir: Y8
Vektorski presjeci: Nns



OTPORNOST ZIDA ZA POSTOJEĆE STANJE

Napravljen je tablični prikaz prethodno prikazanih rezultata reznih sila u zidovima i odgovarajući postotak otpornosti pojedinih zidova u odnosu na propisane vrijednosti.

Kod provjere zidova mjerodavna su dva kriterija:

1. Ukupna posmična sile ne smije prekoračiti ukupnu posmičnu otpornost zidova.
2. Posmična sila u najkritičnijem zidu ne smije prekoračiti posmičnu otpornost više od 25% (najkritičniji zid mora imati minimalno 80% tražene otpornosti).

| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - X SMJER | | | | | | | | | | | |
|--|---------------|-------------------|-------------------------|------------------|----------|--|----------------------------------|--------------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------|
| $f_{vk,0}$ | 0,1 | N/mm ² | (za sve zidove isto) | γ_M | 1,5 | za seizmiku | | MORT ZA ZIDANJE - vapno | | | |
| PRORAČUN ZIDA NA HORIZONTALNU SILU: | | | | FP _{RZ} | 1,2 | ag/g | 0,107 | | | | |
| $f_{vk} = f_{vk,0} + 0,4 \cdot \sigma_d$ | | | Posmična čvrstoća zida | | | $\sigma_d = N_{Ed} / (L_c \cdot d)$ | | Vertikalno naprezanje zida | | | |
| $V_{Rd} = (1/\gamma_M) \cdot f_{vk} \cdot L_c \cdot d$ | | | Posmična otpornost zida | | | $L_c = 3 \cdot [L/2 - (M_{Ed} / N_{Ed,min})] \leq L$ | | | Tlačna duljina zida | | |
| ZID | N_{Ed} [kN] | M_{Ed} [kNm] | V_{Ed} [kN] | L [cm] | d [cm] | L_c [cm] | σ_d [kN/cm ²] | f_{vk} [kN/cm ²] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] |
| X1-1 | 178 | 120 | 362 | 150 | 90 | 23 | 0,0869 | 0,0448 | 50,9 | ne zadovoljava | 14 |
| X1-2 | 184 | 78 | 153 | 160 | 90 | 113 | 0,0181 | 0,0172 | 97,3 | ne zadovoljava | 64 |
| X2-1 | 2893 | 2094 | 1346 | 1095 | 90 | 1095 | 0,0294 | 0,0217 | 1190,4 | ne zadovoljava | 88 |
| X2-2 | 2554 | 774 | 1560 | 1235 | 90 | 1235 | 0,0230 | 0,0192 | 1185,1 | ne zadovoljava | 76 |
| X2-3 | 903 | 633 | 1095 | 533 | 90 | 533 | 0,0188 | 0,0175 | 467,2 | ne zadovoljava | 43 |
| X3-1 | 318 | 21 | 97 | 130 | 120 | 130 | 0,0204 | 0,0182 | 157,3 | OK | 162 |
| X3-2 | 1158 | 254 | 576 | 520 | 120 | 520 | 0,0186 | 0,0174 | 604,0 | OK | 105 |
| X3-3 | 654 | 863 | 678 | 430 | 120 | 249 | 0,0219 | 0,0188 | 311,4 | ne zadovoljava | 46 |
| X4-1 | 1588 | 350 | 110 | 400 | 120 | 400 | 0,0331 | 0,0232 | 619,6 | OK | 563 |
| X4-2 | 1380 | 685 | 577 | 400 | 120 | 400 | 0,0288 | 0,0215 | 573,3 | ne zadovoljava | 99 |
| X4-3 | 346 | 130 | 227 | 130 | 105 | 82 | 0,0400 | 0,0260 | 124,9 | ne zadovoljava | 55 |
| X5-1 | 1553 | 290 | 139 | 400 | 120 | 400 | 0,0324 | 0,0229 | 611,8 | OK | 440 |
| X5-2 | 493 | 43 | 149 | 100 | 120 | 100 | 0,0411 | 0,0264 | 176,2 | OK | 118 |
| X5-3 | 933 | 2407 | 733 | 400 | 105 | 0 | 0,0000 | 0,0000 | 0,0 | ne zadovoljava | 0 |
| X6-1 | 1826 | 411 | 839 | 820 | 120 | 820 | 0,0186 | 0,0174 | 952,4 | OK | 114 |
| X6-2 | 732 | 334 | 580 | 430 | 120 | 430 | 0,0142 | 0,0157 | 449,3 | ne zadovoljava | 77 |
| X7-1 | 5886 | 16151 | 2631 | 2540 | 90 | 2540 | 0,0257 | 0,0203 | 2578,0 | ne zadovoljava | 98 |
| X7-2 | 1698 | 4257 | 2160 | 1250 | 90 | 1123 | 0,0168 | 0,0167 | 938,8 | ne zadovoljava | 43 |
| ΣV_{Ed} | | | 14012,0 | | | | ΣV_{Rd} | | 11087,9 | Σ | 79 |
| | | | | | | | | | | min*1,25 | 0 |

Iz tablice je vidljivo da ukupna posmična otpornost promatranih zidova u smjeru X zadovoljava 79% projektne otpornosti.

Kritičan je zid X5-3 koji nema računske posmične otpornosti.



| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - Y SMJER | | | | | | | | | | | | |
|--|---------------|-------------------|----------------------|-------------------------|----------|-------------|--|--------------------------------|----------------------------|-----------------------------|---------------------|----|
| $f_{vk,0}$ | 0,1 | N/mm ² | (za sve zidove isto) | γ_M | 1,5 | za seizmiku | | MORT ZA ZIDANJE - vapno | | | | |
| PRORAČUN ZIDA NA HORIZONTALNU SILU: | | | | FP _{RZ} | 1,2 | ag/g | 0,107 | | | | | |
| $f_{vk} = f_{vk,0} + 0,4 \cdot \sigma_d$ | | | | Posmična čvrstoća zida | | | $\sigma_d = N_{Ed} / (L_c \cdot d)$ | | Vertikalno naprezanje zida | | | |
| $V_{Rd} = (1/\gamma_M) \cdot f_{vk} \cdot L_c \cdot d$ | | | | Posmična otpornost zida | | | $L_c = 3 \cdot [L/2 - (M_{Ed} / N_{Ed,min})] \leq L$ | | | Tlačna duljina zida | | |
| ZID | N_{Ed} [kN] | M_{Ed} [kNm] | V_{Ed} [kN] | L [cm] | d [cm] | L_c [cm] | σ_d [kN/cm ²] | f_{vk} [kN/cm ²] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] | |
| Y1-1 | 745 | 108 | 520 | 165 | 105 | 165 | 0,0430 | 0,0272 | 261,8 | ne zadovoljava | 50 | |
| Y1-2 | 835 | 93 | 537 | 165 | 105 | 165 | 0,0482 | 0,0293 | 281,8 | ne zadovoljava | 52 | |
| Y1-3 | 617 | 191 | 341 | 190 | 105 | 190 | 0,0309 | 0,0224 | 247,9 | ne zadovoljava | 73 | |
| Y1-4 | 751 | 218 | 371 | 190 | 105 | 190 | 0,0376 | 0,0251 | 277,7 | ne zadovoljava | 75 | |
| Y1-5 | 1328 | 5201 | 1075 | 845 | 100 | 93 | 0,1435 | 0,0674 | 346,5 | ne zadovoljava | 32 | |
| Y1-6 | 391 | 101 | 287 | 130 | 120 | 118 | 0,0277 | 0,0211 | 165,2 | ne zadovoljava | 58 | |
| Y2-1 | 366 | 17 | 80 | 95 | 120 | 95 | 0,0321 | 0,0228 | 144,7 | OK | 181 | |
| Y2-2 | 386 | 80 | 230 | 95 | 120 | 80 | 0,0400 | 0,0260 | 139,3 | ne zadovoljava | 61 | |
| Y2-3 | 494 | 459 | 315 | 147 | 120 | 0 | 0,0000 | 0,0000 | 0,0 | ne zadovoljava | 0 | |
| Y2-4 | 841 | 1813 | 849 | 405 | 120 | 0 | 0,0000 | 0,0000 | 0,0 | ne zadovoljava | 0 | |
| Y3-1 | 189 | 6 | 53 | 80 | 90 | 80 | 0,0263 | 0,0205 | 82,0 | OK | 155 | |
| Y3-2 | 266 | 47 | 107 | 80 | 90 | 67 | 0,0441 | 0,0276 | 92,6 | ne zadovoljava | 87 | |
| Y4-1 | 174 | 3 | 15 | 80 | 90 | 80 | 0,0242 | 0,0197 | 78,7 | OK | 524 | |
| Y4-2 | 182 | 47 | 53 | 80 | 90 | 43 | 0,0476 | 0,0290 | 61,7 | OK | 116 | |
| Y5-1 | 85 | 58 | 385 | 165 | 45 | 43 | 0,0441 | 0,0277 | 29,6 | ne zadovoljava | 8 | |
| Y6-1 | 421 | 70 | 139 | 205 | 105 | 205 | 0,0196 | 0,0178 | 213,1 | OK | 153 | |
| Y6-2 | 441 | 72 | 284 | 205 | 105 | 205 | 0,0205 | 0,0182 | 217,6 | ne zadovoljava | 77 | |
| Y8-1 | 760 | 159 | 504 | 405 | 120 | 405 | 0,0156 | 0,0163 | 438,9 | ne zadovoljava | 87 | |
| Y8-2 | 175 | 30 | 139 | 112 | 120 | 112 | 0,0130 | 0,0152 | 113,6 | ne zadovoljava | 82 | |
| | | ΣV_{Ed} | 6284,0 | | | | | | ΣV_{Rd} | 3192,8 | Σ | 51 |
| | | | | | | | | | | | min*1,25 | 0 |

Iz tablice je vidljivo da ukupna posmična otpornost promatranih zidova u smjeru Y zadovoljava 51% projektne otpornosti.

Kritični su zidovi Y2-3 i Y2-4 koji nemaju računske posmične otpornosti.

OTPORNOST ZIDA ZA POJAČANE ZIDOVE

Predviđeno je pojačanje zidova sidrenim zategama i oblaganjem FRCM-om. Točan položaj zatega i FRCM-a prikazan je u grafičkom dijelu projekta.

Zidove je predviđeno pojačati zategama Ø20 (ili Ø25 u zidovima zvonika), i to:

- na sudarima zidova
- između otvora (prozora i vrata) u zidovima
- sve zidove zvonika.

Zidove crkve je predviđeno obložiti s vanjske strane u jednom ili dva sloja, a zidove zvonika i sakristije obostrano.



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:
136
Datum:
studeni 2022.

| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - X SMJER | | | | | | |
|--|--------|----------------|--------------------------|--------------------------------|-----------------------------|---------------------|
| PRORAČUNSKA NOSIVOST ZIDA SA SIDRENIM ZATEGAMA | | | | | | |
| TIP | B 500B | f_{yk} [MPa] | 500 | f_{yd} [kN/cm ²] | 43,48 | |
| ZID | Ø [mm] | kom. | $f_{yd} \times A_s$ [kN] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] |
| X1-1 | 20 | 1 | 136,6 | 187,5 | ne zadovoljava | 52 |
| X1-2 | 20 | 1 | 136,6 | 233,9 | OK | 153 |
| X2-1 | 0 | 0 | 0,0 | 1190,4 | ne zadovoljava | 88 |
| X2-2 | 0 | 0 | 0,0 | 1185,1 | ne zadovoljava | 76 |
| X2-3 | 0 | 0 | 0,0 | 467,2 | ne zadovoljava | 43 |
| X3-1 | 0 | 0 | 0,0 | 157,3 | OK | 162 |
| X3-2 | 0 | 0 | 0,0 | 604,0 | OK | 105 |
| X3-3 | 20 | 1 | 136,6 | 448,0 | ne zadovoljava | 66 |
| X4-1 | 0 | 0 | 0,0 | 619,6 | OK | 563 |
| X4-2 | 0 | 0 | 0,0 | 573,3 | ne zadovoljava | 99 |
| X4-3 | 0 | 0 | 0,0 | 124,9 | ne zadovoljava | 55 |
| X5-1 | 0 | 0 | 0,0 | 611,8 | OK | 440 |
| X5-2 | 0 | 0 | 0,0 | 176,2 | OK | 118 |
| X5-3 | 25 | 1 | 213,4 | 213,4 | ne zadovoljava | 29 |
| X6-1 | 0 | 0 | 0,0 | 952,4 | OK | 114 |
| X6-2 | 0 | 0 | 0,0 | 449,3 | ne zadovoljava | 77 |
| X7-1 | 0 | 0 | 0,0 | 2578,0 | ne zadovoljava | 98 |
| X7-2 | 0 | 0 | 0,0 | 938,8 | ne zadovoljava | 43 |
| | | | ΣV_{Rd} | 11711,1 | | Σ 84 |
| | | | | | min*1,25 | 36 |

| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - X SMJER | | | | | | | | | | |
|--|---------------|---------------|-------------|----------------------------------|-----------------------|---------------|-----------------------------|---------------------|---------------|--|
| PRORAČUN FRMC POJAČANJA | | | | | | | | | | |
| TIP | γ_m | γ_{rd} | E_f [MPa] | $\epsilon_{fm,conv}$ [%] | ϵ_{fd} [%] | α | α_t | η | t_{ef} [mm] | |
| C 200 | 1,5 | 2 | 236000 | 1,15 | 1,035 | 1,5 | 0,8 | 0,9 | 0,055 | |
| ZID | Potreban FRMC | H [cm] | L_f [cm] | $0,5 \times n_f$ (1 sloj=0,5) | FRMC V_{ft} [kN] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] | | |
| X1-1 | DA | 370 | 150 | 1 | 161 | 349 | ne zadovoljava | 96 | | |
| X1-2 | NE | 370 | 160 | 1 | 172 | 406 | OK | 265 | | |
| X2-1 | NE | 980 | 980 | 1 | 1053 | 2244 | OK | 167 | | |
| X2-2 | DA | 400 | 400 | 1 | 430 | 1615 | OK | 104 | | |
| X2-3 | DA | 980 | 533 | 1 | 573 | 1040 | ne zadovoljava | 95 | | |
| X3-1 | NE | 980 | 130 | 0,5 | 70 | 227 | OK | 234 | | |
| X3-2 | NE | 400 | 400 | 0,5 | 215 | 819 | OK | 142 | | |
| X3-3 | DA | 730 | 430 | 0,5 | 231 | 679 | OK | 100 | | |
| X4-1 | NE | 980 | 400 | 1 | 430 | 1049 | OK | 954 | | |
| X4-2 | NE | 980 | 400 | 1 | 430 | 1003 | OK | 174 | | |
| X4-3 | DA | 2400 | 130 | 1 | 140 | 265 | OK | 117 | | |
| X5-1 | NE | 370 | 370 | 1 | 398 | 1009 | OK | 726 | | |
| X5-2 | NE | 2400 | 100 | 1 | 107 | 284 | OK | 190 | | |
| X5-3 | DA | 920 | 400 | 1 | 430 | 643 | ne zadovoljava | 88 | | |
| X6-1 | NE | 400 | 400 | 0,5 | 215 | 1167 | OK | 139 | | |
| X6-2 | DA | 980 | 430 | 0,5 | 231 | 680 | OK | 117 | | |
| X7-1 | NE | 400 | 400 | 1 | 430 | 3008 | OK | 114 | | |
| X7-2 | DA | 980 | 980 | 1 | 1053 | 1992 | ne zadovoljava | 92 | | |
| | | | | | ΣV_{Rd} | 18479,9 | | Σ 132 | | |
| | | | | | | | min*1,25 | 110 | | |

Iz tablice je vidljivo da ukupna posmična otpornost promatranih zidova u smjeru X zadovoljava 132% projektne otpornosti.

Kritični zid zadovoljava 110% projektne otpornosti.

| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - Y SMJER | | | | | | |
|--|--------|----------------|--------------------------|--------------------------------|-----------------------------|---------------------|
| PRORAČUNSKA NOSIVOST ZIDA SA SIDRENIM ZATEGAMA | | | | | | |
| TIP | B 500B | f_{yk} [MPa] | 500 | f_{yd} [kN/cm ²] | 43,48 | |
| ZID | Ø [mm] | kom. | $f_{yd} \times A_s$ [kN] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] |
| Y1-1 | 20 | 1 | 136,6 | 398,4 | ne zadovoljava | 77 |
| Y1-2 | 20 | 1 | 136,6 | 418,4 | ne zadovoljava | 78 |
| Y1-3 | 20 | 1 | 136,6 | 384,5 | OK | 113 |
| Y1-4 | 20 | 1 | 136,6 | 414,3 | OK | 112 |
| Y1-5 | 0 | 0 | 0,0 | 346,5 | ne zadovoljava | 32 |
| Y1-6 | 25 | 1 | 213,4 | 378,6 | OK | 132 |
| Y2-1 | 0 | 0 | 0,0 | 144,7 | OK | 181 |
| Y2-2 | 0 | 0 | 0,0 | 139,3 | ne zadovoljava | 61 |
| Y2-3 | 25 | 1 | 213,4 | 213,4 | ne zadovoljava | 68 |
| Y2-4 | 25 | 2 | 426,8 | 426,8 | ne zadovoljava | 50 |
| Y3-1 | 0 | 0 | 0,0 | 82,0 | OK | 155 |
| Y3-2 | 0 | 0 | 0,0 | 92,6 | ne zadovoljava | 87 |
| Y4-1 | 0 | 0 | 0,0 | 78,7 | OK | 524 |
| Y4-2 | 0 | 0 | 0,0 | 61,7 | OK | 116 |
| Y5-1 | 20 | 1 | 136,6 | 166,2 | ne zadovoljava | 43 |
| Y6-1 | 20 | 1 | 136,6 | 349,7 | OK | 252 |
| Y6-2 | 20 | 1 | 136,6 | 354,2 | OK | 125 |
| Y8-1 | 0 | 0 | 0,0 | 438,9 | ne zadovoljava | 87 |
| Y8-2 | 0 | 0 | 0,0 | 113,6 | ne zadovoljava | 82 |
| | | | ΣV_{Rd} | 5002,6 | | Σ 80 |
| | | | | | min*1,25 | 40 |

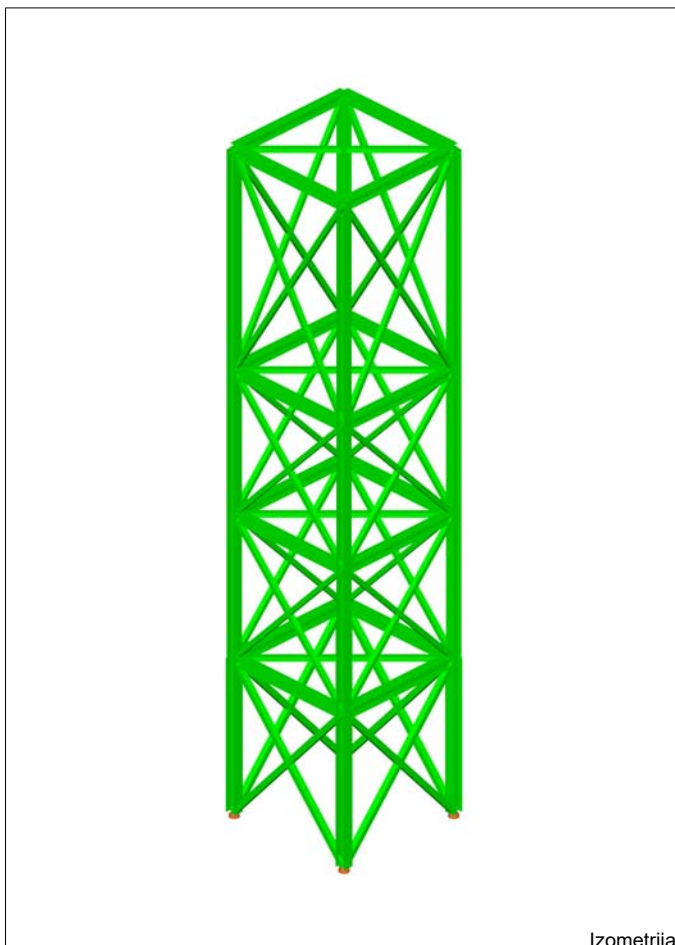
| OTPORNOST ZIDA NA HORIZONTALNU POSMIČNU SILU - Y SMJER | | | | | | | | | | |
|--|---------------|---------------|-------------|----------------------------------|-----------------------|---------------|-----------------------------|---------------------|---------------|--|
| PRORAČUN FRMC POJAČANJA | | | | | | | | | | |
| TIP | γ_m | γ_{rd} | E_f [MPa] | $\epsilon_{fm,conv}$ [%] | ϵ_{fd} [%] | α | α_t | η | t_{ef} [mm] | |
| C 200 | 1,5 | 2 | 236000 | 1,15 | 1,035 | 1,5 | 0,8 | 0,9 | 0,055 | |
| ZID | Potreban FRMC | H [cm] | L_f [cm] | $0,5 \times n_f$ (1 sloj=0,5) | FRMC V_{ft} [kN] | V_{Rd} [kN] | UVJET: $V_{Rd} > V_{Ed}$ | V_{Rd}/V_{Ed} [%] | | |
| Y1-1 | DA | 980 | 165 | 1 | 177 | 576 | OK | 111 | | |
| Y1-2 | DA | 980 | 165 | 1 | 177 | 596 | OK | 111 | | |
| Y1-3 | NE | 980 | 190 | 1 | 204 | 589 | OK | 173 | | |
| Y1-4 | NE | 980 | 190 | 1 | 204 | 619 | OK | 167 | | |
| Y1-5 | DA | 580 | 580 | 1 | 623 | 970 | ne zadovoljava | 90 | | |
| Y1-6 | NE | 2120 | 130 | 1 | 140 | 518 | OK | 181 | | |
| Y2-1 | NE | 980 | 95 | 1 | 102 | 247 | OK | 308 | | |
| Y2-2 | DA | 980 | 95 | 1 | 102 | 241 | OK | 105 | | |
| Y2-3 | DA | 1700 | 147 | 1 | 158 | 371 | OK | 118 | | |
| Y2-4 | DA | 600 | 405 | 1 | 435 | 862 | OK | 102 | | |
| Y3-1 | NE | 980 | 80 | 0 | 0 | 82 | OK | 155 | | |
| Y3-2 | NE | 980 | 80 | 0 | 0 | 93 | ne zadovoljava | 87 | | |
| Y4-1 | NE | 980 | 80 | 0 | 0 | 79 | OK | 524 | | |
| Y4-2 | NE | 980 | 80 | 0 | 0 | 62 | OK | 116 | | |
| Y5-1 | DA | 370 | 165 | 1 | 177 | 344 | ne zadovoljava | 89 | | |
| Y6-1 | NE | 980 | 205 | 0 | 0 | 350 | OK | 252 | | |
| Y6-2 | NE | 980 | 205 | 0 | 0 | 354 | OK | 125 | | |
| Y8-1 | NE | 400 | 400 | 0,5 | 215 | 654 | OK | 130 | | |
| Y8-2 | NE | 980 | 112 | 0,5 | 60 | 174 | OK | 125 | | |
| | | | | | ΣV_{Rd} | 7778,7 | | Σ 124 | | |
| | | | | | | | min*1,25 | 108 | | |

Iz tablice je vidljivo da ukupna posmična otpornost promatranih zidova u smjeru Y zadovoljava 124% projektne otpornosti.

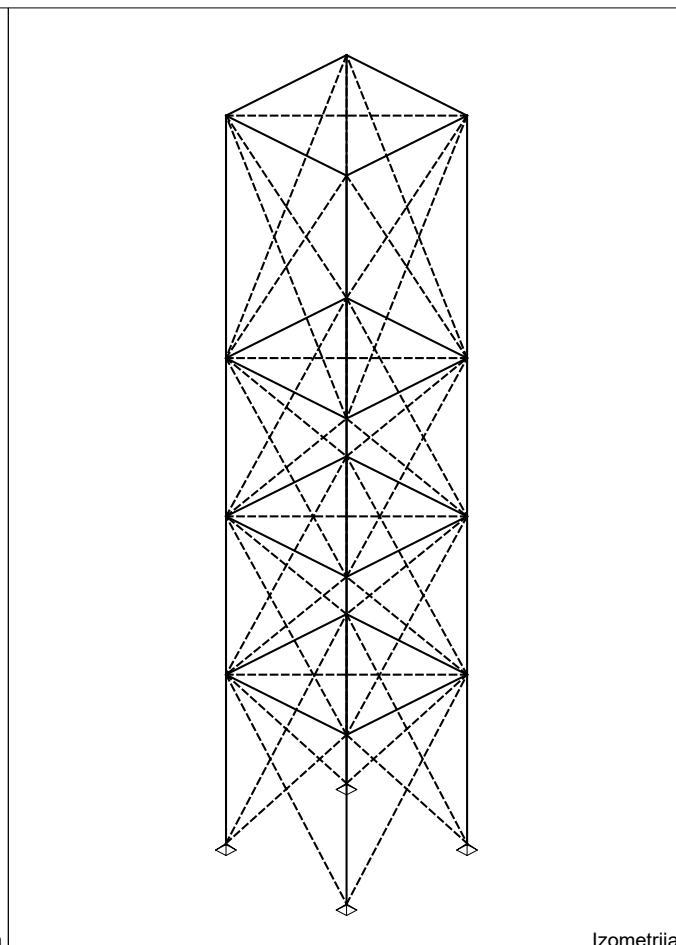
Kritični zid zadovoljava 108% projektne otpornosti.



ČELIČNA REŠETKA U ZVONIKU



Izometrija



Izometrija

KARAKTERISTIKE MATERIJALA I ELEMENATA

Svi elementi konstrukcije upisani su i proračunati s ovdje prikazanim karakteristikama.

Schema nivoa

| Naziv | z [m] | h [m] |
|-----------------|-------|-------|
| Vijenac zvonika | 23.60 | 4.60 |
| Platforma 3 | 19.00 | 3.00 |

| Naziv | z [m] | h [m] |
|-------------|-------|-------|
| Platforma 2 | 16.00 | 3.00 |
| Platforma 1 | 13.00 | 3.20 |

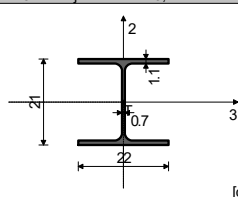
| Naziv | z [m] | h [m] |
|---------------|-------|-------|
| Vijenac crkve | 9.80 | |

Tabela materijala

| No | Naziv materijala | E[kN/m ²] | μ | γ [kN/m ³] | α [1/C] | Em[kN/m ²] | μ |
|----|------------------|-----------------------|-------|-------------------------------|----------------|------------------------|-------|
| 1 | Celik | 2.100e+8 | 0.30 | 78.50 | 1.000e-5 | 2.100e+8 | 0.30 |

Setovi greda

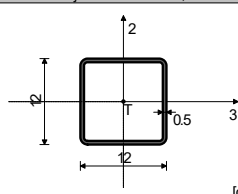
Set: 3 Presjek: HEA 220, Fiktivna ekscentričnost



[cm]

| Mat. | A1 | A2 | A3 | I1 | I2 | I3 |
|-----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 1 - Celik | 6.430e-3 | 2.063e-3 | 4.367e-3 | 2.860e-7 | 1.950e-5 | 5.410e-5 |

Set: 4 Presjek: QRO 120x5, Fiktivna ekscentričnost

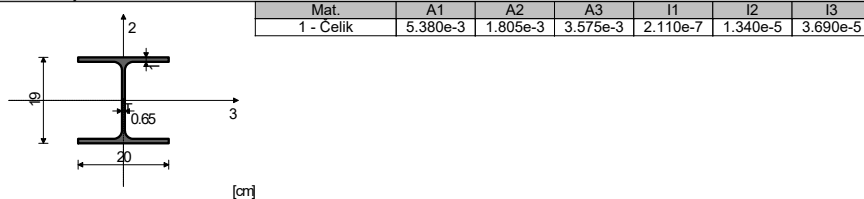


[cm]

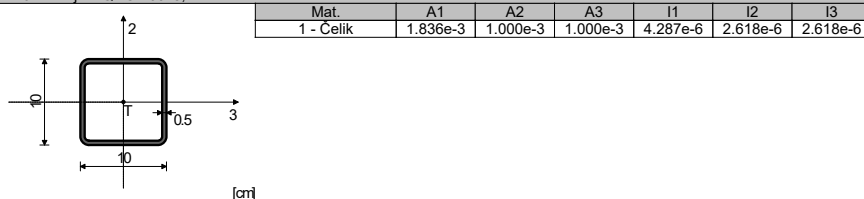
| Mat. | A1 | A2 | A3 | I1 | I2 | I3 |
|-----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 1 - Celik | 2.236e-3 | 1.117e-3 | 1.117e-3 | 7.785e-6 | 4.855e-6 | 4.855e-6 |



Set: 5 Presjek: HEA 200, Fiktivna ekscentričnost



Set: 6 Presjek: QRO 100x5, Fiktivna ekscentričnost

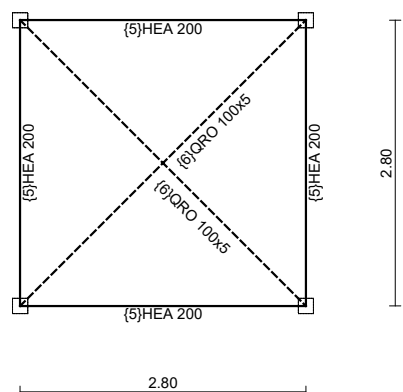


Setovi točkastih ležajeva

| Set | K,R1 | K,R2 | K,R3 | K,M1 | K,M2 | K,M3 |
|-----|----------|----------|----------|------|------|------|
| 1 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | 1.000e+4 | | | |

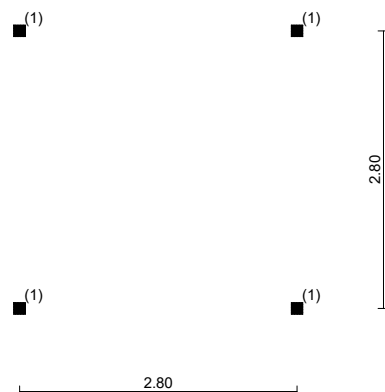
ELEMENTI U HORIZONTALNIM RAVNINAMA

ELEMENTI U RAZIMANA PLATFORMI



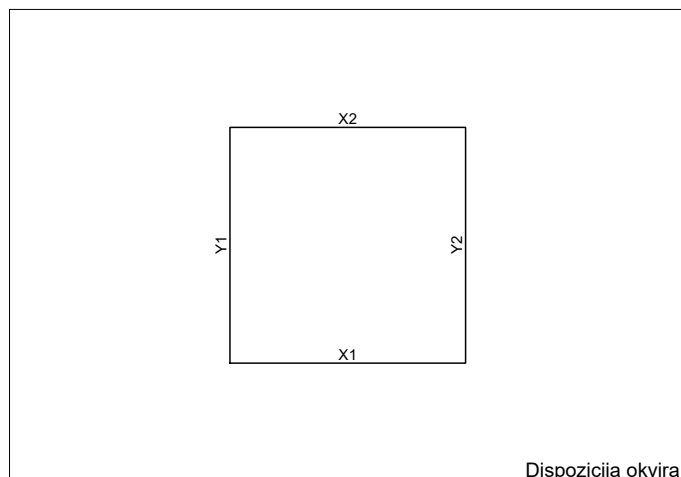
Nivo: Vijenac zvonika [23.60 m]

OSLONCI



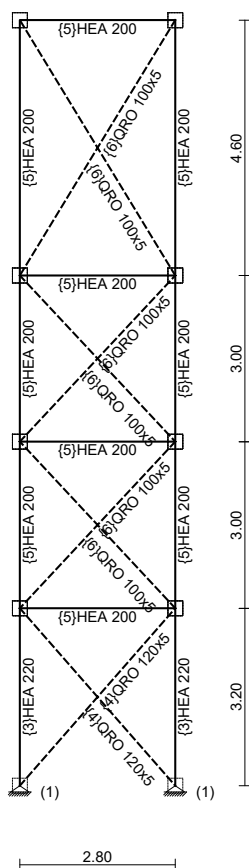
Nivo: Vijenac crkve [9.80 m]

ELEMENTI U VERTIKALNIM RAVNINAMA





KARAKTERISTIČAN OKVIR



Okvir: X1

PRIKAZ POLOŽAJA I IZNOS OPTEREĆENJA

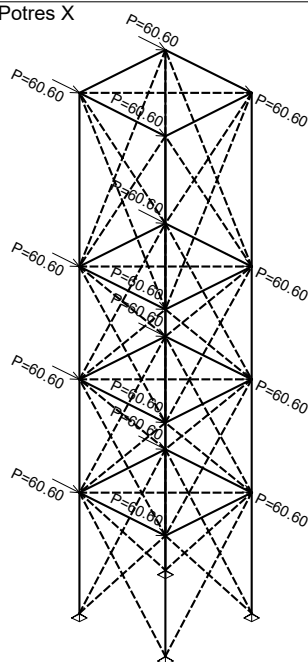
Lista slučajeva opterećenja

| LC | Naziv |
|----|-----------------------|
| 1 | Stalno (g) |
| 2 | Potres X |
| 3 | Potres Y |
| 4 | Komb.: I+II |
| 5 | Komb.: I-1xII |
| 6 | Komb.: I-1xII+0.3xIII |
| 7 | Komb.: I-1xII-0.3xIII |
| 8 | Komb.: I+II-0.3xIII |

| LC | Naziv |
|----|-----------------------|
| 9 | Komb.: I+II+0.3xIII |
| 10 | Komb.: I+III |
| 11 | Komb.: I-1xIII |
| 12 | Komb.: I+0.3xII-1xIII |
| 13 | Komb.: I+0.3xII+III |
| 14 | Komb.: I-0.3xII+III |
| 15 | Komb.: I-0.3xII-1xIII |

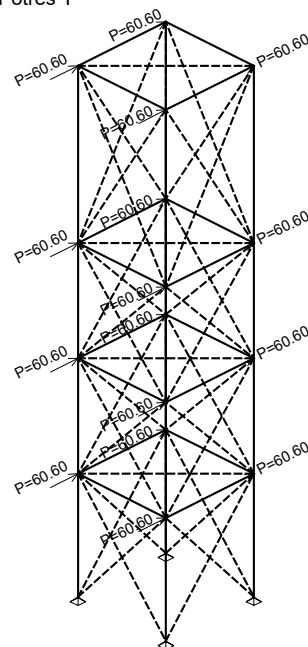
- aktivirana masa zvonika ≈ 394 t
- sila koja otpada na jednu platformu
 $0,246 \times 3940 / 4 = 242.3$ kN

Opt. 2: Potres X



Izometrija

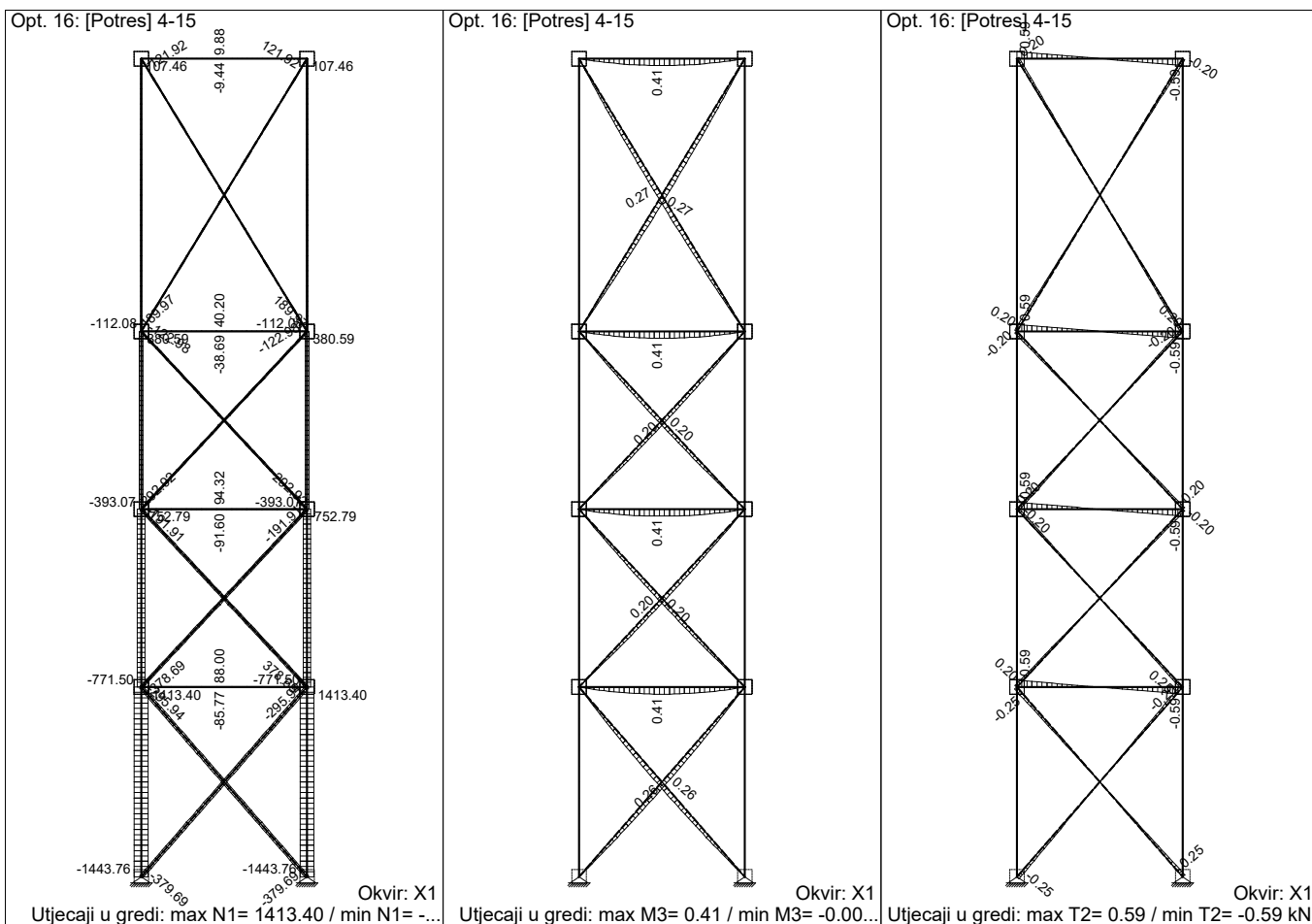
Opt. 3: Potres Y



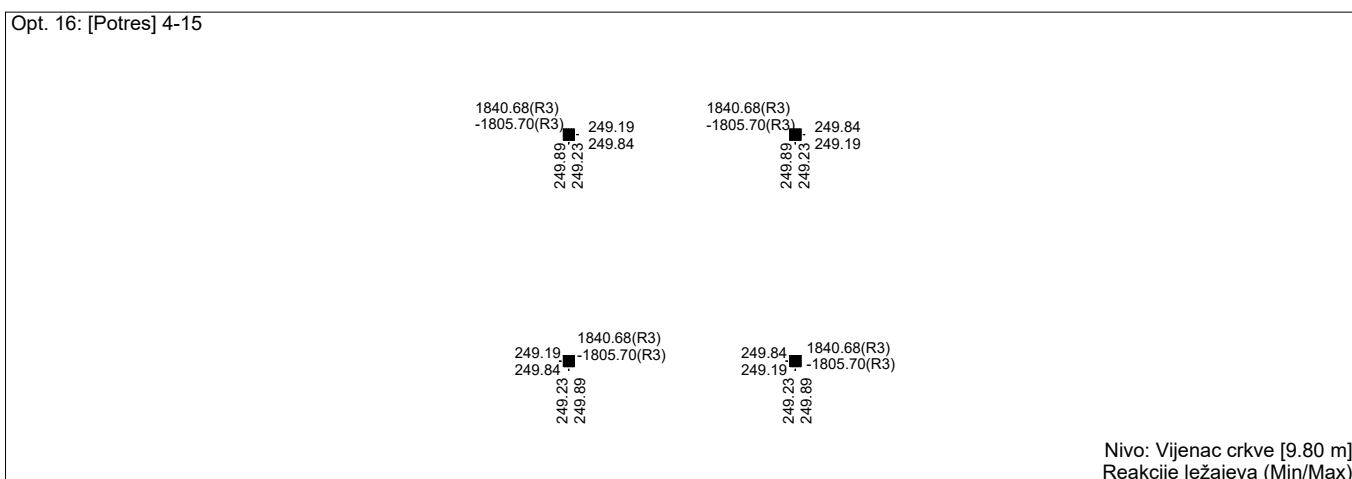
Izometrija



REZNE SILE



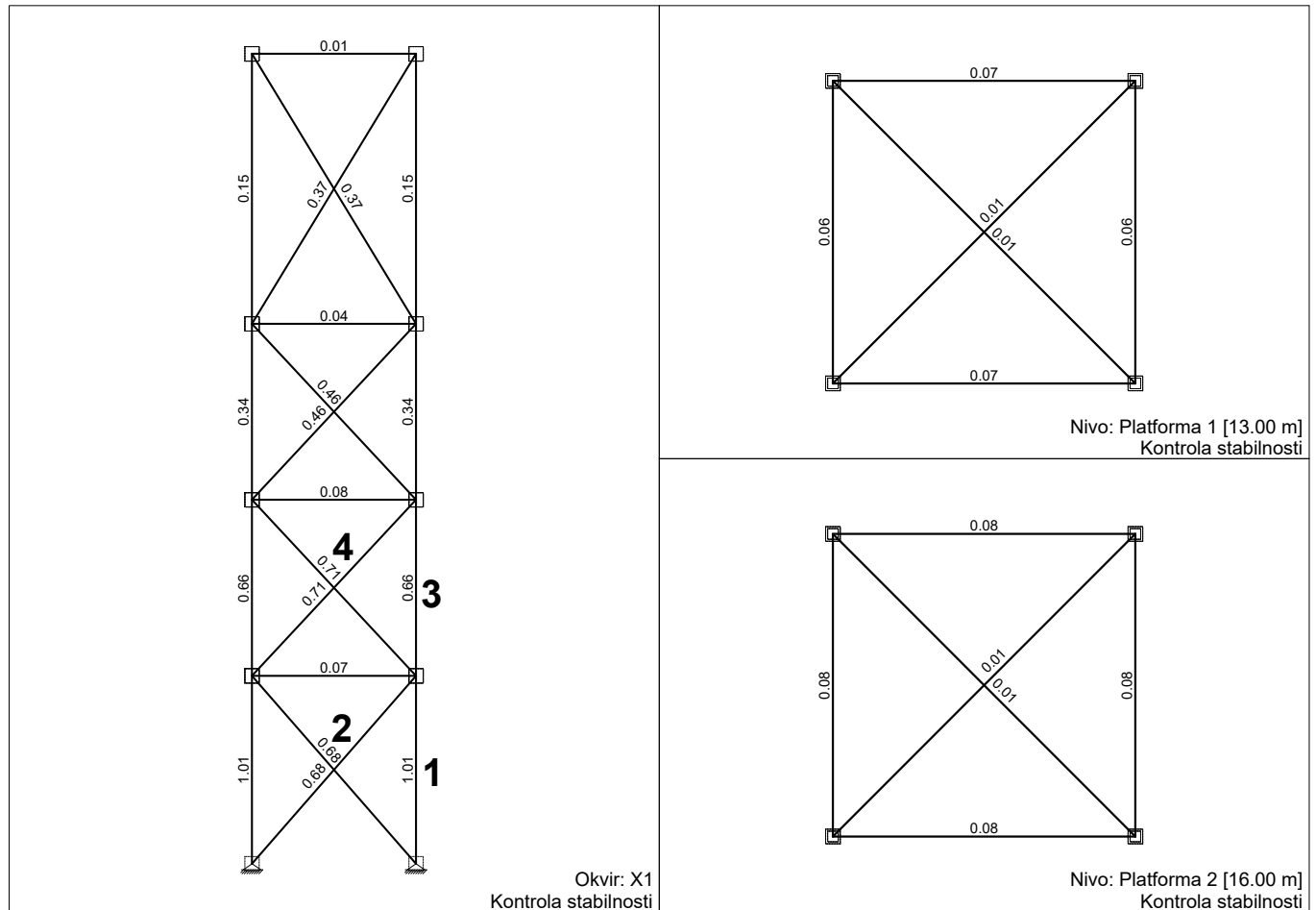
REAKCIJE



- maksimalna vlačna reakcija 1806 kN
- aktivirana masa zvonika $\approx 0,25 \times (3940 + 0,5 \times 980) + 143 = 1250,5$ kN
- sila koju preuzima ab greda $1806 - 1250,5 = 555,5$ kN



DIMENZIONIRANJE

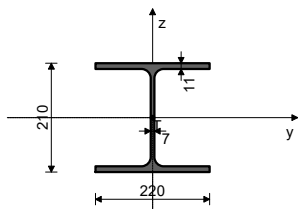


ELEMENT 1

ŠTAP 27-223

POPREČNI PRESJEK: HEA 220 [S 355] [Set: 3]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESJEKA



($f_y = 35.5 \text{ kN/cm}^2$, $f_u = 51.0 \text{ kN/cm}^2$)

| | |
|-----------------|------------------------|
| $A_x =$ | 64.300 cm ² |
| $A_y =$ | 43.670 cm ² |
| $A_z =$ | 20.630 cm ² |
| $I_x =$ | 28.600 cm ⁴ |
| $I_y =$ | 5410.0 cm ⁴ |
| $I_z =$ | 1950.0 cm ⁴ |
| $W_y =$ | 515.24 cm ³ |
| $W_z =$ | 177.27 cm ³ |
| $W_{y,pl} =$ | 553.05 cm ³ |
| $W_{z,pl} =$ | 266.20 cm ³ |
| $\gamma_{M0} =$ | 1.100 |
| $\gamma_{M1} =$ | 1.100 |
| $\gamma_{M2} =$ | 1.250 |
| $A_{net}/A =$ | 1.000 |

FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

| | | |
|---------------------|---------------------|---------------------|
| 8. $\gamma = 1.01$ | 12. $\gamma = 1.01$ | 11. $\gamma = 0.78$ |
| 4. $\gamma = 0.78$ | 6. $\gamma = 0.68$ | 14. $\gamma = 0.68$ |
| 9. $\gamma = 0.55$ | 15. $\gamma = 0.55$ | 5. $\gamma = 0.52$ |
| 10. $\gamma = 0.52$ | 7. $\gamma = 0.36$ | 13. $\gamma = 0.36$ |

ŠTAP IZLOŽEN CENTRIČNOM TLAKU
(slučaj opterećenja 12, kraj štapa)

| | | |
|------------------------|------------|------------|
| Računska uzdužna sila | $N_{Ed} =$ | -1443.8 kN |
| Sistemska dužina štapa | $L =$ | 320.00 cm |

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESJEKA

Klasa presjeka 2

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESJEKA

6.2.4 Tlak

Računska otpornost na tlak

$N_{c,Rd} =$ 2075.1 kN

Uvjet 6.9: $N_{Ed} \leq N_{c,Rd}$ (1443.76 <= 2075.14)

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje

Dužina izvijanja y-y

$I_y =$ 320.00 cm

Relativna vitkost y-y

$\lambda_y =$ 0.457

Krivulja izvijanja za os y-y: B

$\alpha =$ 0.340

Elastična kritična sila

$N_{cr,y} =$ 10950 kN

Redukcijski koeficijent

$\chi_y =$ 0.903

Računska otpornost na izvijanje

$N_{b,Rd,y} =$ 1873.8 kN

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,y}$ (1443.76 <= 1873.77)

Dužina izvijanja z-z

$I_z =$ 320.00 cm

Relativna vitkost z-z

$\lambda_z =$ 0.760

Krivulja izvijanja za os z-z: C

$\alpha =$ 0.490

Redukcijski koeficijent

$\chi_z =$ 0.687

Računska otpornost na izvijanje

$N_{b,Rd,z} =$ 1425.5 kN

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,z}$ (1443.76 <= 1425.54)

Prekoračenje 1.3% <= 3%

6.3.1.4 Nosivost na bočno-torziono izvijanje

Razmak bočno pridržanih točaka

$L =$ 320.00 cm

Krivulja izvijanja:

$\alpha_T =$ 0.490

Elastična kritična sila

$N_{cr,T} =$ 3946.9 kN

Redukcijski koeficijent

$\chi_{T} =$ 0.687

Računska otpornost na izvijanje

$N_{b,Rd,T} =$ 1425.5 kN

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,T}$ (1443.76 <= 1425.54)

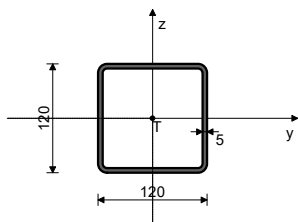
Prekoračenje 1.3% <= 3%

ELEMENT 2

ŠTAP 27-69

POPREČNI PRESJEK: QRO 120x5 [S 355] [Set: 4]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESJEKA



| | | |
|---------------|---|------------------------|
| A_x | = | 22.360 cm ² |
| A_y | = | 11.180 cm ² |
| A_z | = | 11.180 cm ² |
| I_x | = | 778.50 cm ⁴ |
| I_y | = | 485.50 cm ⁴ |
| I_z | = | 485.50 cm ⁴ |
| W_y | = | 80.917 cm ³ |
| W_z | = | 80.917 cm ³ |
| $W_{y,pl}$ | = | 99.250 cm ³ |
| $W_{z,pl}$ | = | 99.250 cm ³ |
| γ_{M0} | = | 1.100 |
| γ_{M1} | = | 1.100 |
| γ_{M2} | = | 1.250 |
| A_{net}/A | = | 0.900 |

($f_y = 35.5$ kN/cm², $f_u = 51.0$ kN/cm²)

FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

| | | |
|-------------------|-------------------|-------------------|
| 8. $\gamma=0.68$ | 4. $\gamma=0.66$ | 9. $\gamma=0.64$ |
| 6. $\gamma=0.52$ | 5. $\gamma=0.51$ | 7. $\gamma=0.49$ |
| 12. $\gamma=0.27$ | 14. $\gamma=0.20$ | 13. $\gamma=0.14$ |
| 15. $\gamma=0.10$ | 11. $\gamma=0.07$ | 10. $\gamma=0.05$ |

ŠTAP IZLOŽEN TLAKU I SAVIJANJU

(slučaj opterećenja 8, na 225.9 cm od početka štapa)

| | | | |
|-----------------------------|------------|---|------------|
| Računska uzdužna sila | N_{Ed} | = | -379.43 kN |
| Poprečna sila u z pravcu | $V_{Ed,z}$ | = | 0.015 kN |
| Momenat savijanja oko y osi | $M_{Ed,y}$ | = | 0.260 kNm |
| Sistemska dužina štapa | L | = | 425.21 cm |

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESJEKA Klasa presjeka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESJEKA

6.2.4 Tlak

Računska otpornost na tlak

| | | |
|------------|---|-----------|
| $N_{c,Rd}$ | = | 721.62 kN |
|------------|---|-----------|

Uvjet 6.9: $N_{Ed} \leq N_{c,Rd}$ (379.43 <= 721.62)

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični moment otpora

Računska otpornost na savijanje

| | | |
|------------|---|------------------------|
| $W_{y,pl}$ | = | 99.250 cm ³ |
| $M_{c,Rd}$ | = | 32.031 kNm |

Uvjet 6.12: $M_{Ed,y} \leq M_{c,Rd,y}$ (0.26 <= 32.03)

6.2.6 Posmik

Računska nosivost na posmik

Računska nosivost na posmik

| | | |
|---------------|---|-----------|
| $V_{pl,Rd,z}$ | = | 208.31 kN |
| $V_{c,Rd,z}$ | = | 208.31 kN |

Uvjet 6.17: $V_{Ed,z} \leq V_{c,Rd,z}$ (0.02 <= 208.31)

6.2.10 Savijanje, posmik i centrična sila

Nije potrebna redukcija momenata otpornosti

Uvjet: $V_{Ed,z} \leq 50\% V_{pl,Rd,z}$

6.2.9 Savijanje i centrična sila

Omjer $N_{Ed} / N_{pl,Rd}$

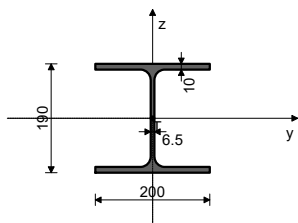
0.526

ELEMENT 3

ŠTAP 223-464

POPREČNI PRESJEK: HEA 200 [S 355] [Set: 5]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESJEKA



($f_y = 35.5$ kN/cm², $f_u = 51.0$ kN/cm²)

| | | |
|---------------|---|------------------------|
| A_x | = | 53.800 cm ² |
| A_y | = | 35.750 cm ² |
| A_z | = | 18.050 cm ² |
| I_x | = | 21.100 cm ⁴ |
| I_y | = | 3690.0 cm ⁴ |
| I_z | = | 1340.0 cm ⁴ |
| W_y | = | 388.42 cm ³ |
| W_z | = | 134.00 cm ³ |
| $W_{y,pl}$ | = | 414.15 cm ³ |
| $W_{z,pl}$ | = | 200.00 cm ³ |
| γ_{M0} | = | 1.100 |
| γ_{M1} | = | 1.100 |
| γ_{M2} | = | 1.250 |
| A_{net}/A | = | 0.900 |

FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

| | | |
|-------------------|-------------------|-------------------|
| 8. $\gamma=0.66$ | 12. $\gamma=0.66$ | 11. $\gamma=0.51$ |
| 4. $\gamma=0.51$ | 6. $\gamma=0.43$ | 14. $\gamma=0.43$ |
| 15. $\gamma=0.36$ | 9. $\gamma=0.36$ | 5. $\gamma=0.33$ |
| 10. $\gamma=0.33$ | 13. $\gamma=0.23$ | 7. $\gamma=0.23$ |

ŠTAP IZLOŽEN CENTRIČNOM TLAKU

(slučaj opterećenja 12, kraj štapa)

| | | | |
|------------------------|----------|---|------------|
| Računska uzdužna sila | N_{Ed} | = | -771.50 kN |
| Sistemska dužina štapa | L | = | 300.00 cm |

Reduc.moment plast.otp.na savijanje

Koeficijent

Omjer ($M_{y,Ed} / M_{N,y,Rd}$) ^{α}

Uvjet 6.41: (0.01 <= 1)

$M_{N,y,Rd} = 19.769$ kNm

$\alpha = 1.000$

0.013

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje

Dužina izvijanja y-y

$I_y = 212.60$ cm

Relativna vitkost y-y

$\lambda_{y} = 0.597$

Krivulja izvijanja za os y-y: C

$\alpha = 0.490$

Elastična kritična sila

$N_{cr,y} = 2226.2$ kN

Redukcijski koeficijent

$\chi_y = 0.787$

Računska otpornost na izvijanje

$N_{b,Rd,y} = 567.98$ kN

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,y}$ (379.43 <= 567.98)

Dužina izvijanja z-z

$I_z = 212.60$ cm

Relativna vitkost z-z

$\lambda_z = 0.597$

Krivulja izvijanja za os z-z: C

$\alpha = 0.490$

Redukcijski koeficijent

$\chi_z = 0.787$

Računska otpornost na izvijanje

$N_{b,Rd,z} = 567.98$ kN

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,z}$ (379.43 <= 567.98)

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog presjeka opterećeni savijanjem i normalnim tlakom

Proračun koeficijenata interakcije izvršen je alternativnom

metodom br. 2 (Aneks B)

Koeficijent uniformnog momenta

$C_{my} = 0.950$

Koeficijent uniformnog momenta

$C_{mz} = 1.000$

Koeficijent uniformnog momenta

$C_{mLT} = 0.950$

Koeficijent interakcije

$k_{yy} = 1.202$

Koeficijent interakcije

$k_{yz} = 0.759$

Koeficijent interakcije

$k_{zy} = 0.721$

Koeficijent interakcije

$k_{zz} = 1.265$

Redukcijski koeficijent

$\chi_y = 0.787$

$N_{Ed} / (\gamma_y N_{rk} / \gamma_{M1})$

0.668

$k_{yy} * (M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}) / \dots$

0.010

Uvjet 6.61: (0.68 <= 1)

Redukcijski koeficijent

$\chi_z = 0.787$

$N_{Ed} / (\gamma_z N_{rk} / \gamma_{M1})$

0.668

$k_{zy} * (M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}) / \dots$

0.006

Uvjet 6.62: (0.67 <= 1)

PROVJERA OTPORNOSTI NA POSMIK

(slučaj opterećenja 8, na 13.3 cm od početka štapa)

| | | | |
|-----------------------------|------------|---|------------|
| Računska uzdužna sila | N_{Ed} | = | -379.15 kN |
| Poprečna sila u z pravcu | $V_{Ed,z}$ | = | -0.230 kN |
| Momenat savijanja oko y osi | $M_{Ed,y}$ | = | 0.032 kNm |
| Sistemska dužina štapa | L | = | 425.21 cm |

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESJEKA

6.2.6 Posmik

Računska nosivost na posmik

$V_{pl,Rd,z} = 208.31$ kN

Računska nosivost na posmik

$V_{c,Rd,z} = 208.31$ kN

Uvjet 6.17: $V_{Ed,z} \leq V_{c,Rd,z}$ (0.23 <= 208.31)

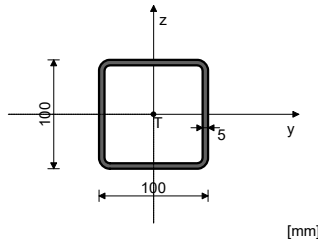


ELEMENT 4

ŠTAP 260-223

POPREČNI PRESJEK: QRO 100x5 [S 355] [Set: 6]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESJEKA



($f_y = 35.5 \text{ kN/cm}^2$, $f_u = 51.0 \text{ kN/cm}^2$) [mm]

| | |
|-----------------|------------------------|
| $A_x =$ | 18.360 cm ² |
| $A_y =$ | 9.180 cm ² |
| $A_z =$ | 9.180 cm ² |
| $I_x =$ | 428.69 cm ⁴ |
| $I_y =$ | 261.77 cm ⁴ |
| $I_z =$ | 261.77 cm ⁴ |
| $W_y =$ | 52.354 cm ³ |
| $W_z =$ | 52.354 cm ³ |
| $W_{y,pl} =$ | 67.750 cm ³ |
| $W_{z,pl} =$ | 67.750 cm ³ |
| $\gamma_{M0} =$ | 1.100 |
| $\gamma_{M1} =$ | 1.100 |
| $\gamma_{M2} =$ | 1.250 |
| $A_{net}/A =$ | 0.900 |

FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

| | | |
|-------------------|-------------------|-------------------|
| 8. $\gamma=0.71$ | 4. $\gamma=0.64$ | 9. $\gamma=0.58$ |
| 6. $\gamma=0.49$ | 5. $\gamma=0.45$ | 12. $\gamma=0.42$ |
| 7. $\gamma=0.40$ | 14. $\gamma=0.29$ | 11. $\gamma=0.23$ |
| 10. $\gamma=0.15$ | 15. $\gamma=0.04$ | 13. $\gamma=0.02$ |

ŠTAP IZLOŽEN TLAKU I SAVIJANJU

(slučaj opterećenja 8, na 192.4 cm od početka štapa)

| | | |
|----------------------------|--------------|------------|
| Računska uzdužna sila | $N_{Ed} =$ | -295.74 kN |
| Poprečna sila u z pravcu | $V_{Ed,z} =$ | -0.013 kN |
| Moment savijanja oko y osi | $M_{Ed,y} =$ | 0.206 kNm |
| Sistemska dužina štapa | $L =$ | 410.37 cm |

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESJEKA Klasa presjeka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESJEKA

6.2.4 Tlak

Računska otpornost na tlak

$$N_{c,Rd} = 592.53 \text{ kN}$$

Uvjet 6.9: $N_{Ed} \leq N_{c,Rd}$ (295.74 <= 592.53)

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični moment otpora

$$W_{y,pl} = 67.750 \text{ cm}^3$$

Računska otpornost na savijanje

$$M_{c,Rd} = 21.865 \text{ kNm}$$

Uvjet 6.12: $M_{Ed,y} \leq M_{c,Rd,y}$ (0.21 <= 21.86)

6.2.6 Posmik

Računska nosivost na posmik

$$V_{pl,Rd,z} = 171.05 \text{ kN}$$

Računska nosivost na posmik

$$V_{c,Rd,z} = 171.05 \text{ kN}$$

Uvjet 6.17: $V_{Ed,z} \leq V_{c,Rd,z}$ (0.01 <= 171.05)

6.2.10 Savijanje, posmik i centrična sila

Nije potrebna redukcija momenata otpornosti

Uvjet: $V_{Ed,z} \leq 50\% V_{pl,Rd,z}$

6.2.9 Savijanje i centrična sila

Omjer $N_{Ed} / N_{pl,Rd}$

$$0.499$$

Reduc.moment plast.otp.na savijanje

$$M_{N,y,Rd} = 14.180 \text{ kNm}$$

Koeficijent

$$\alpha = 1.000$$

Omjer $(M_{y,Ed} / M_{N,y,Rd})^\alpha$

$$0.015$$

Uvjet 6.41: (0.01 <= 1)

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje

Dužina izvijanja y-y

$$l_y = 205.18 \text{ cm}$$

Relativna vitkost y-y

$$\lambda_y = 0.711$$

Krivulja izvijanja za os y-y: C

$$\alpha = 0.490$$

Elastična kritična sila

$$N_{cr,y} = 1288.7 \text{ kN}$$

Redukcijski koeficijent

$$\chi_y = 0.718$$

Računska otpornost na izvijanje

$$N_{b,Rd,y} = 425.29 \text{ kN}$$

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,y}$ (295.74 <= 425.29)

Dužina izvijanja z-z

$$l_z = 205.18 \text{ cm}$$

Relativna vitkost z-z

$$\lambda_z = 0.711$$

Krivulja izvijanja za os z-z: C

$$\alpha = 0.490$$

Redukcijski koeficijent

$$\chi_z = 0.718$$

Računska otpornost na izvijanje

$$N_{b,Rd,z} = 425.29 \text{ kN}$$

Uvjet 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,z}$ (295.74 <= 425.29)

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog presjeka opterećeni savijanjem i normalnim tlakom

Proračun koeficijenata interakcije izvršen je alternativnom

metodom br. 2 (Aneks B)

Koeficijent uniformnog momenta

$$C_{my} = 0.950$$

Koeficijent uniformnog momenta

$$C_{mz} = 1.000$$

Koeficijent uniformnog momenta

$$C_{mLT} = 0.950$$

Koeficijent interakcije

$$k_{yy} = 1.288$$

Koeficijent interakcije

$$k_{yz} = 0.813$$

Koeficijent interakcije

$$k_{zy} = 0.773$$

Koeficijent interakcije

$$k_{zz} = 1.355$$

Redukcijski koeficijent

$$\chi_y = 0.718$$

$N_{Ed} / (\gamma_y N_{Rk} / \gamma_{M1})$

$$0.695$$

$k_{yy} * (M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}) / \dots$

$$0.012$$

Uvjet 6.61: (0.71 <= 1)

Redukcijski koeficijent

$$\chi_z = 0.718$$

$N_{Ed} / (\gamma_z N_{Rk} / \gamma_{M1})$

$$0.695$$

$k_{zy} * (M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}) / \dots$

$$0.007$$

Uvjet 6.62: (0.70 <= 1)

PROVJERA OTPORNOSTI NA POSMIK

(slučaj opterećenja 8, na 12.8 cm od početka štapa)

Računska uzdužna sila

$$N_{Ed} = -295.93 \text{ kN}$$

Poprečna sila u z pravcu

$$V_{Ed,z} = -0.189 \text{ kN}$$

Moment savijanja oko y osi

$$M_{Ed,y} = 0.025 \text{ kNm}$$

Sistemska dužina štapa

$$L = 410.37 \text{ cm}$$

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESJEKA

6.2.6 Posmik

Računska nosivost na posmik

$$V_{pl,Rd,z} = 171.05 \text{ kN}$$

Računska nosivost na posmik

$$V_{c,Rd,z} = 171.05 \text{ kN}$$

Uvjet 6.17: $V_{Ed,z} \leq V_{c,Rd,z}$ (0.19 <= 171.05)



KONTROLA STABILNOSTI OD PREVRTANJA
ZVONIKA IZNAD TAVANA CRKVE

$$M_{Ed} = 7850 \text{ kN}$$

$$N_{Ed} = 3990 + 0,5 \cdot 980 = 4430 \text{ kN}$$

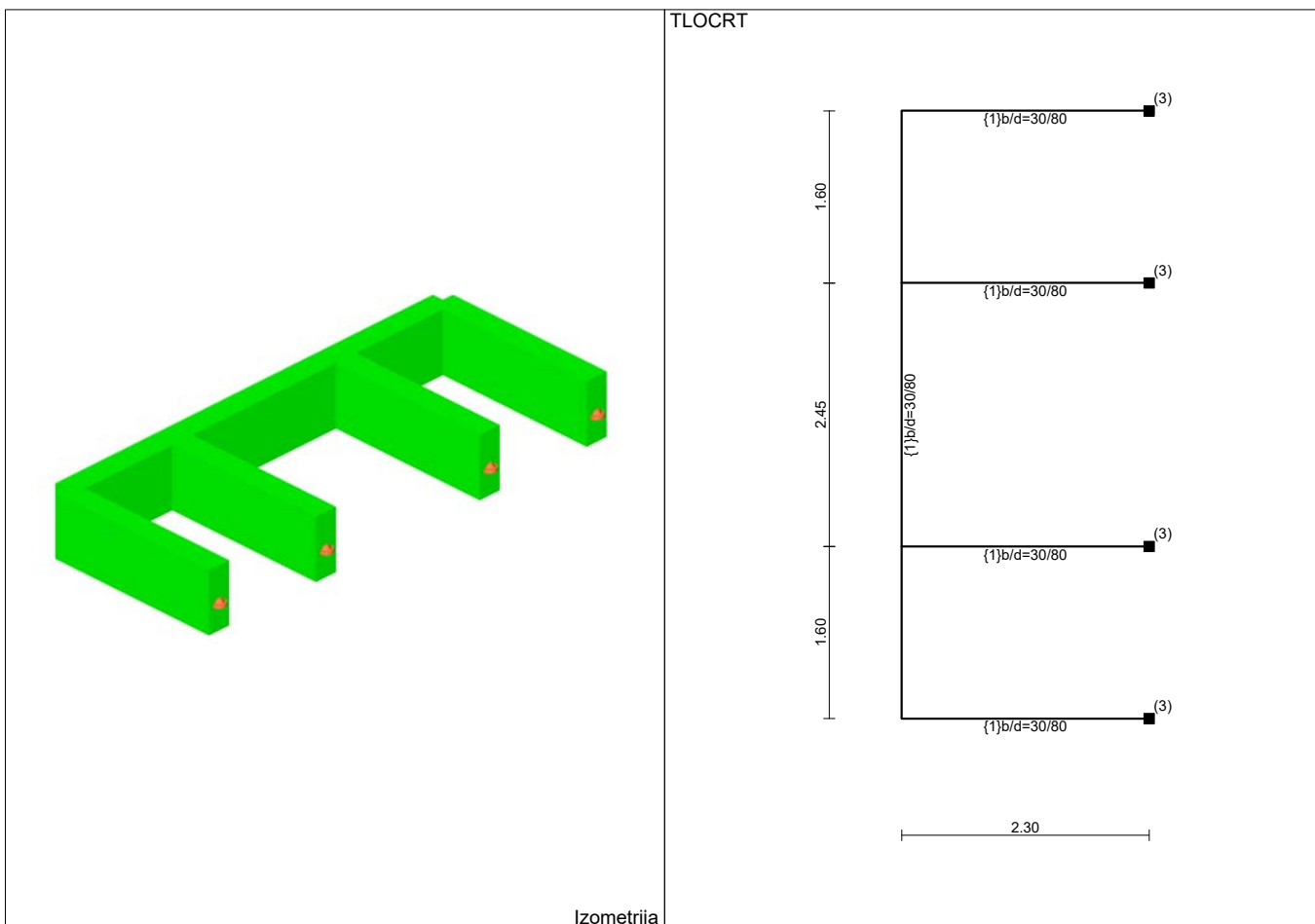
$$l = 5,35 \text{ m}$$

$$k = 0,5 \cdot 5,35 \cdot 4430 / 7850 = 1,51 > 1,5$$

NEHA PREVRTANJA



AB GREDE ISPOD ČELIČNE REŠETKE



KARAKTERISTIKE MATERIJALA I ELEMENATA

Svi elementi konstrukcije upisani su i proračunati s ovdje prikazanim karakteristikama.

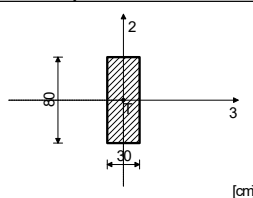
Tabela materijala

| No | Naziv materijala | E[kN/m ²] | μ | γ [kN/m ³] | α [1/C] | Em[kN/m ²] | μ m |
|----|------------------|-----------------------|-------|-------------------------------|----------------|------------------------|---------|
| 1 | C 25/30 | 3.100e+7 | 0.20 | 25.00 | 1.000e-5 | 3.100e+7 | 0.20 |

Setovi greda

Set: 1 Presjek: b/d=30/80, Fiktivna ekscentričnost

| Mat. | A1 | A2 | A3 | I1 | I2 | I3 |
|-------------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 1 - C 25/30 | 2.400e-1 | 2.000e-1 | 2.000e-1 | 5.502e-3 | 1.800e-3 | 1.280e-2 |



[cm]

Setovi točkastih ležajeva

| Set | K,R1 | K,R2 | K,R3 | K,M1 | K,M2 | K,M3 |
|-----|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| 3 | 1.000e+10 | 1.000e+10 | 1.000e+10 | 1.000e+10 | 1.000e+10 | 1.000e+10 |

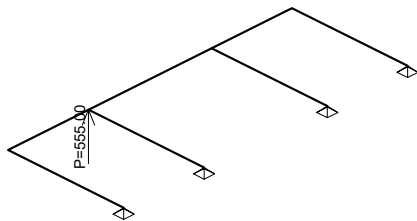


PRIKAZ POLOŽAJA I IZNOS OPTEREĆENJA

Lista slučajeva opterećenja

| LC | Naziv |
|----|-------|
|----|-------|

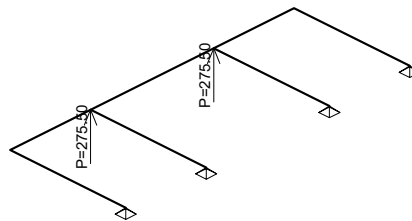
Opt. 1: Slučaj 1 (g)



Izometrija

| LC | Naziv |
|----|-------|
|----|-------|

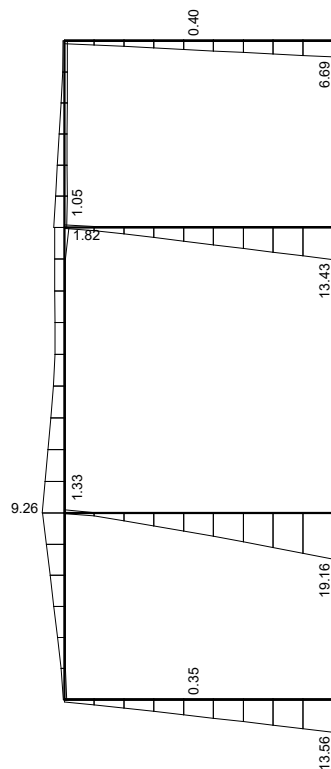
Opt. 2: Slučaj 2 (g)



Izometrija

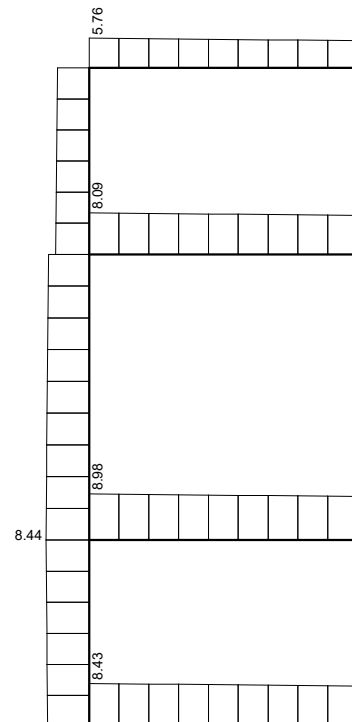
DIMENZIONIRANJE

Mjerodavno opterećenje: 1,2
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B 500B



Armatura u gredama: max $A_{a2}/A_{a1} = 9.26 / 19.16 \text{ cm}^2$

Mjerodavno opterećenje: 1,2
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25, B 500B



Armatura u gredama: max $A_{sw} = 8.98 / 5.28 \text{ cm}^2$

| | | |
|---|--|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 147 Datum: studenj 2022. |
|---|--|--|

PRORAČUN VERTIKALNIH NOSIVIH ELEMENATA - STUPOVI, ZIDOVI I ZIDNI NOSAČI

Proračun unutarnjih proračunskih sila proveden je na prostornom modelu u programu Tower. U programu će se napraviti automatsko dimenzioniranje uzdužne i posmične armature na temelju proračunskih unutarnjih sila.

Također program nema mogućnost kontrole dimenzija i tlačnih naprezanja kod zidova, stupova i zidnih nosača sukladno normama HRN EN 1992-1-1:2013 i HRN EN 1998-1:2011. Kontrola dimenzija i naprezanja će se provesti ručno na najkritičnijim elementima sukladno izrazima koji su navedeni ispod.

a) Minimalna debljina zidova prema HRN EN 1998-1:2011

- debljina zida: $b_w \geq \max\{15 \text{ cm}, h_{w,eff} / 20\}$

- za zid pridržan gore i dole

$$\rightarrow h_{w,eff} = 1,0 \cdot h_s$$

- za zid pridržan s tri strane

$$\rightarrow h_{w,eff} = \frac{1,0}{1 + \left[\frac{h_s}{3L}\right]^2} \cdot h_s \quad (\text{za } h_s \leq 3,5 \cdot L)$$

$$\rightarrow h_{w,eff} = \frac{1,5 \cdot L}{h_s} \cdot h_s = 1,5 \cdot L \quad (\text{za } h_s > 3,5 \cdot L)$$

- za zid pridržan na sve četiri strane

$$\rightarrow h_{w,eff} = \frac{1,0}{1 + \left[\frac{h_s}{L}\right]^2} \cdot h_s \quad (\text{za } h_s \leq 1,15 \cdot L)$$

$$\rightarrow h_{w,eff} = 0,5 \cdot L \quad (\text{za } h_s > 1,15 \cdot L)$$

b) Kontrola tlačnih naprezanja u zidovima

- kontrola tlačnog naprezanja u zidovima prema HRN EN 1992-1-1:2013: $N_{Ed} \leq 0,85 \cdot f_{cd} \cdot t \cdot L$

- kontrola tlačnog naprezanja u zidovima prema HRN EN 1998-1:2011: $N_{Ed} \leq 0,40 \cdot f_{cd} \cdot t \cdot L$

c) Kontrola tlačnih naprezanja u stupovima i stupnim zadebljanjima

- kontrola tlačnog naprezanja u stupovima prema HRN EN 1992-1-1:2013: $N_{Ed} \leq 0,85 \cdot f_{cd} \cdot b \cdot h$

- kontrola tlačnog naprezanja u stupovima prema HRN EN 1998-1:2011: $N_{Ed} \leq 0,65 \cdot f_{cd} \cdot b \cdot h$


d) Kontrola posmičnih naprezanja u zidovima i veznim gredama prema HRN EN 1998-1:2011

- Ograničenje maksimalne poprečne sile iznosi: $V_{Ed} \leq V_{Rd,max} = 0,5 \cdot 0,6 \cdot \left[1 - \frac{f_{ck}}{250}\right] \cdot f_{cd} \cdot t \cdot 0,8 \cdot L$

- za beton C25/30

\rightarrow

$$V_{Rd,max} = 0,36 \cdot t \cdot L \quad (t \text{ i } L \text{ su u cm})$$

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 148 Datum: studeni 2022. |
|---|---|--|

e) Kosa armatura kod veznih greda

- Kod svih veznih greda i nadvoja gdje je $L/h \leq 3,0$ i gdje je $V_{Ed} > f_{ctd} \cdot b_w \cdot d$

- za beton C25/30 $\rightarrow V_{Ed} > 0,156 \cdot b_w \cdot h$ (b_w i h su u cm)

Potrebno je postaviti kosu armature proračunatu prema izrazu: $A_{sl} \geq \frac{V_{Ed}}{2 \cdot f_{yd} \sin \alpha} = \frac{V_{Ed}}{87 \cdot \sin \alpha}$

f) Kontrola posmičnih naprezanja u zidnim nosačima s indirektnim oslanjanjem

- Ograničenje maksimalne poprečne sile iznosi: $V_{Ed} \leq V_{Rd,max} = 0,15 \cdot f_{ctd} \cdot t \cdot h$

- za beton C25/30 $\rightarrow V_{Rd,max} = 0,25 \cdot t \cdot h$ (t i L su u cm)

- Posmična armatura koja se mora postaviti u oba smjera u zoni: $a = 0,35 \cdot \min\{h, L\}$ iznosi: $A_{sy} = 1,0 \cdot V_{Ed} / f_{yd}$
 $A_{sx} = 0,8 \cdot V_{Ed} / f_{yd}$

Kod ispisa rezultata provest će se kontrola najkritičnijih konstrukcijskih elemenata prema izrazima koji su prethodno navedeni.

Radi jednostavnosti ispisa neće se ispisivati dijagrami mjerodavnih unutarnjih sila iz modela nego će se na skicama ispisati vrijednosti koje su očitane iz modela i za iste provesti proračun. Vrijednosti s indeksom 1 su vrijednosti od kombinacija osnovnog opterećenja dok su vrijednosti s indeksom 2 vrijednosti od kombinacija s potresom.

Rezultati automatskog dimenzioniranja prikazani su i po presjecima, kako za zidove u horizontalnom i vertikalnom smjeru, tako i za grede i nadvoje. S obzirom da su uvjeti za minimalnu armaturu različiti za pojedinu vrstu nosivih elemenata, u danim je presjecima isključena programska opcija prikaza minimalne armature.

Pri odabiru armature pojedinih elemenata potrebno je poštivati sljedeće izraze:

a) Minimalna armatura greda i nadvoja

- Uzdužna vlačna armatura:

- prema HRN EN 1992-1-1:2013 $A_{s,min} = 0,26 \times (f_{ctm}/f_{yk}) \times b \times d \geq 0,0013 \times b \times d$

- za beton C25/30 $\rightarrow A_{s,min} = 0,0014 \times b \times d$

- prema HRN EN 1998-1:2011 $A_{s,min} = 0,5 \times (f_{ctm}/f_{yk}) \times b \times d$

Usvaja se općenito $A_{s,min} = 0,0013 \times b \times h$ [cm²]

$A_{s,max} = 0,04 \times b \times h$ [cm²]


- Poprečna armatura:

- prema HRN EN 1992-1-1:2013 $A_{sw,min} = \rho_{w,min} \times s \times b_w \times \sin \alpha$; $\rho_{w,min} = 0,08 \times (f_{ck})^{1/2} / f_{yk}$

- za beton C25/30 $\rightarrow A_{sw,min} = 0,0057 \times b_w$ [cm²/m]

- razmak vilica u kritičnom području prema HRN EN 1998-1:2011

$s = \min \{ h_w/4; 24\varnothing_w; 225; 8\varnothing_{s,min} \}$ [mm]

| | | |
|---|---|--|
|  RADIONICA STATIKE Ulica Andrije Kačića Miošića 22, 10000 Zagreb | GRAĐEVINA: PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA, Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785 | Stranica: 149 Datum: studenj 2022. |
|---|---|--|

b) Minimalna armatura stupova

Vrijedi $b \leq h \leq 4b$

- Uzdužna armatura:

- prema HRN EN 1992-1-1:2013

$$A_{s,min} = 0.1 \times N_{Ed} / f_{yd} \geq 0.002 \times A_c [cm^2]$$

$$A_{s,max} = 0.04 \times b \times h [cm^2]$$

- prema HRN EN 1998-1:2011

$$A_{s,min} = 0.01 \times A_c [cm^2]$$

- Poprečna armatura:

- razmak vilica u kritičnom području prema HRN EN 1998-1:2011

$$s = \min \{ b_0/2; 175; 8\phi_{s,min} \} [mm]$$

c) Minimalna armatura zidova

Vrijedi $4t \leq L$

- Vertikalna armatura:

- prema HRN EN 1992-1-1:2013

$$A_{sv,min} = \pm 0.001 \times A_c [cm^2]$$

$$A_{sv,max} = \pm 0.02 \times A_c [cm^2]$$

- Horizontalna armatura:

- prema HRN EN 1992-1-1:2013

$$A_{sh,min} = \pm 0.25 \times A_{sv,min} \geq \pm 0.0005 \times A_c [cm^2]$$

- Rubna vertikalna vlačna armatura:

$$A_{s,min} = 0.0015 \times A_c [cm^2]$$

- Zidni nosači:

- glavna vlačna armatura

$$A_{s,min} = 0.0015 \times A_c [cm^2]$$

- osnovna bočna armatura

$$A_{sv,min} = A_{sh,min} = \pm 0.001 \times A_c [cm^2]$$

- bočna armatura u zoni oslonaca (direktno oslanjanje) $A_{sv,min} = A_{sh,min} = \pm 0.0015 \times A_c [cm^2]$



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: PROJEKTO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

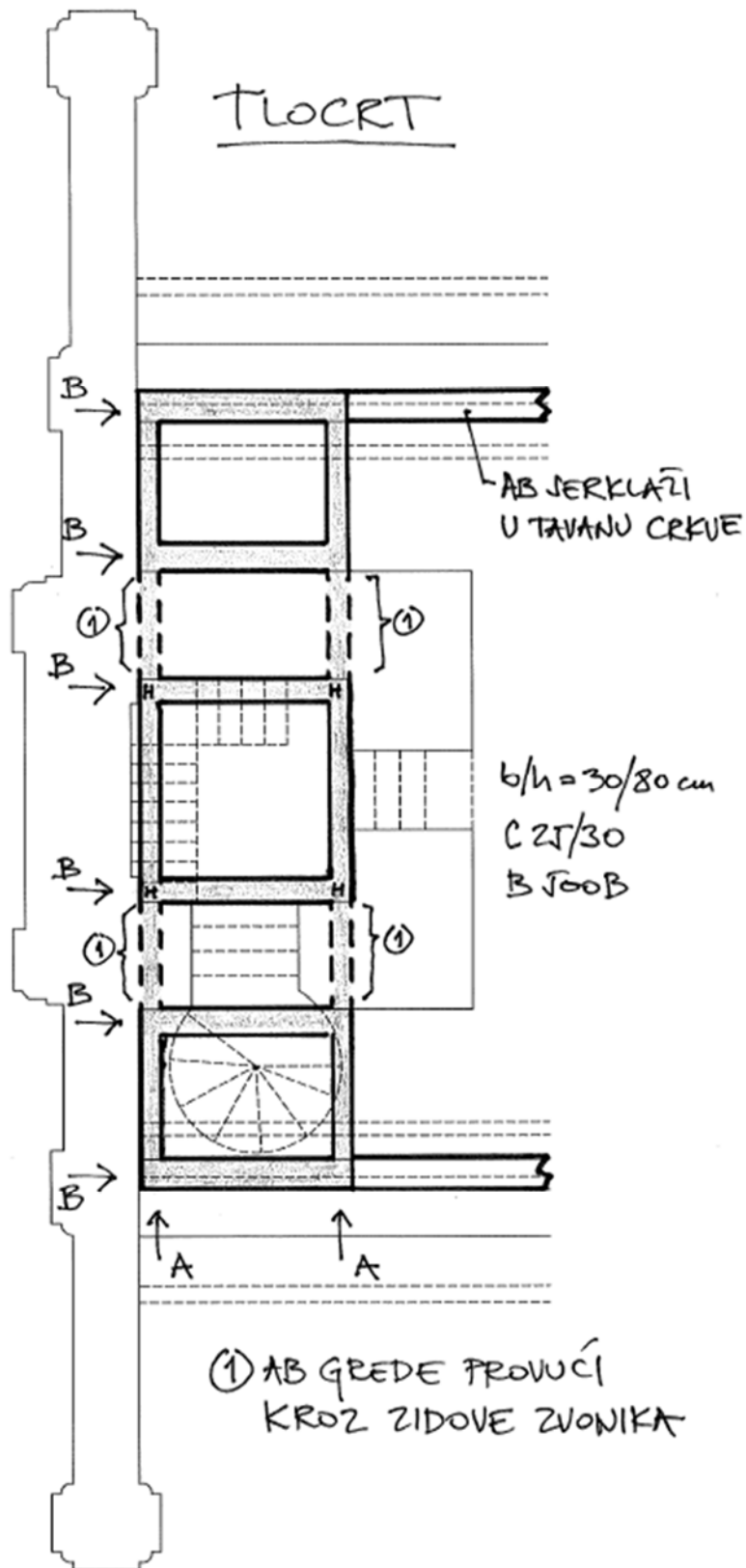
NARUČITELJ: BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

150

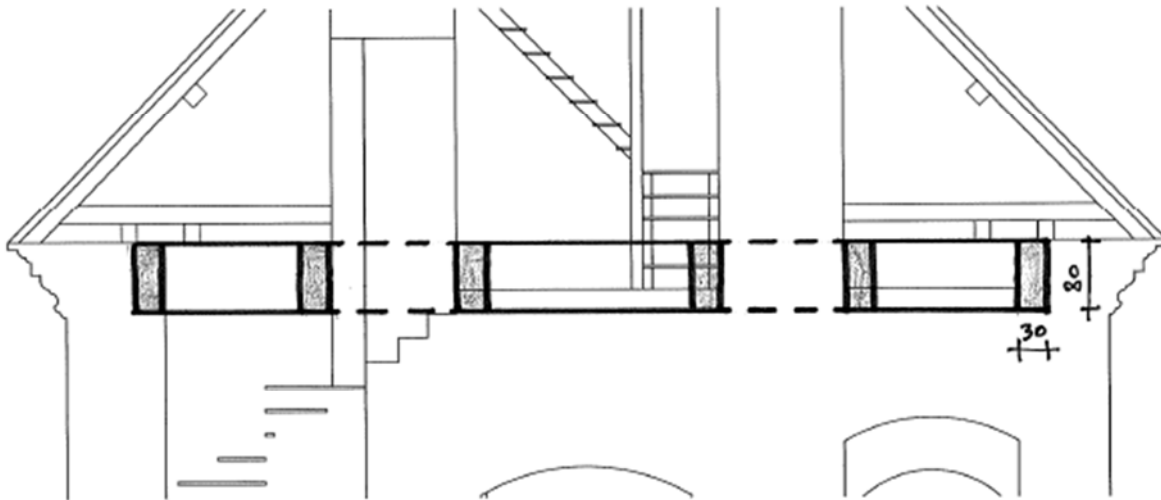
Datum:

studeni 2022.





PRESJEK



GREDE A

D.Z. $3\phi 20$

G.Z. $4\phi 25$

VILICE $\phi 10/15 \text{ cm}$

(PROGUSTITI ISPOD STUPOVA
REŠETKE NA $\phi 10/10 \text{ cm}$)

GREDE B

D.Z. $4\phi 25$

G.Z. $3\phi 20$

VILICE $\phi 10/15 \text{ cm}$

(PROGUSTITI JEDNAKO
KAO GREDE A)



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

152

Datum:

studenj 2022.

NARUČITELJ : **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

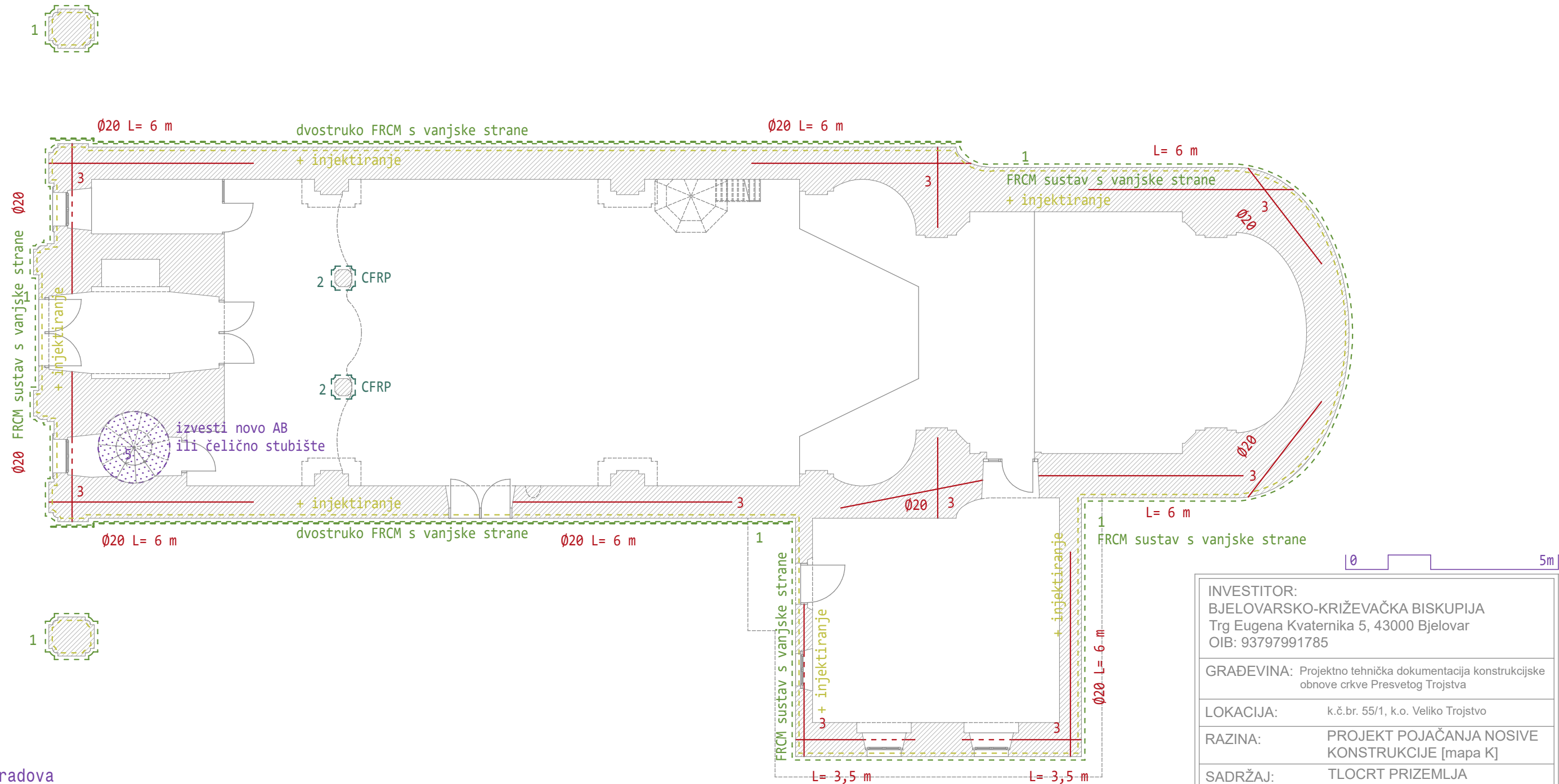
GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA**
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

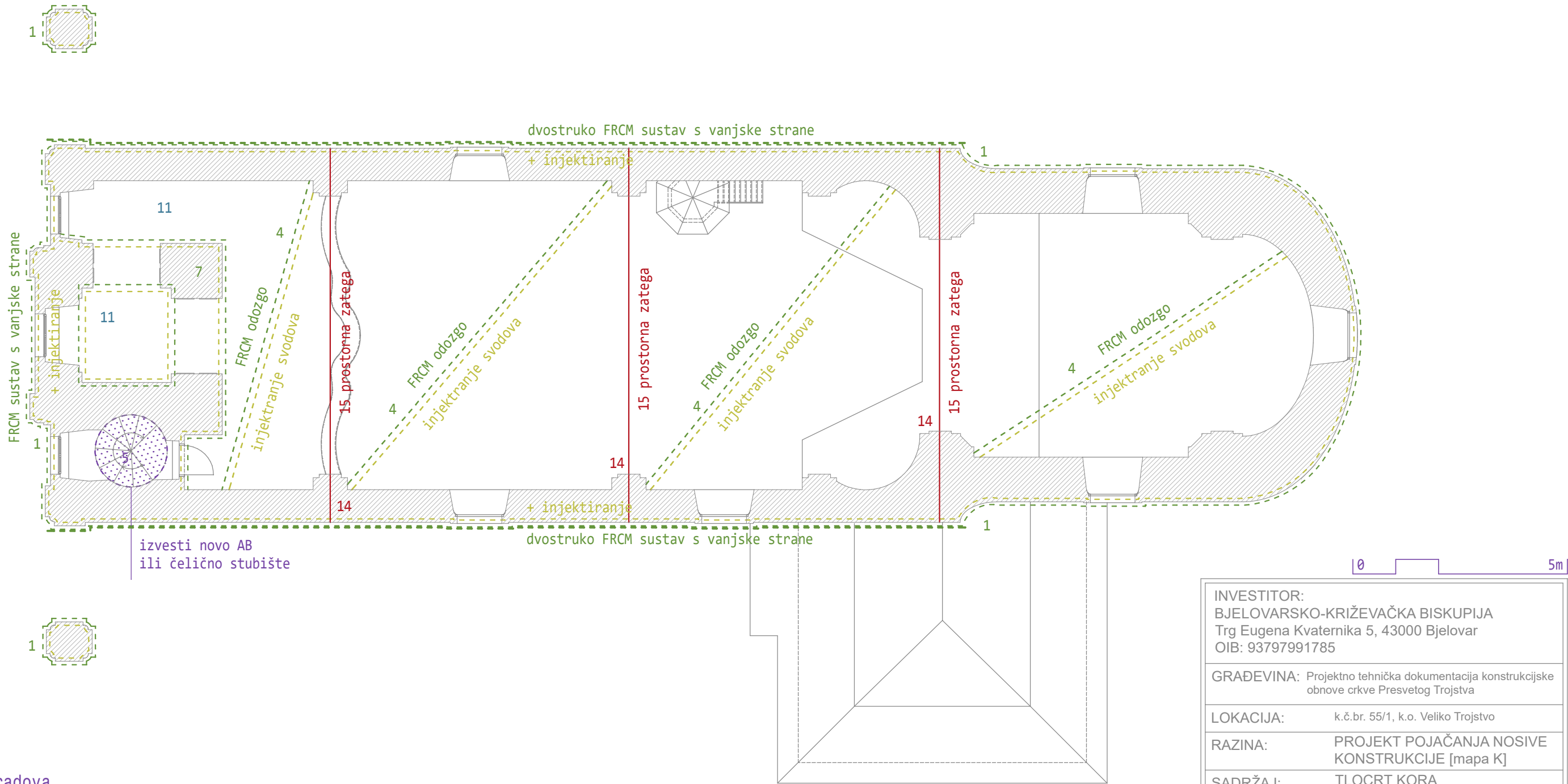
D/ PRIKAZ POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE



Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

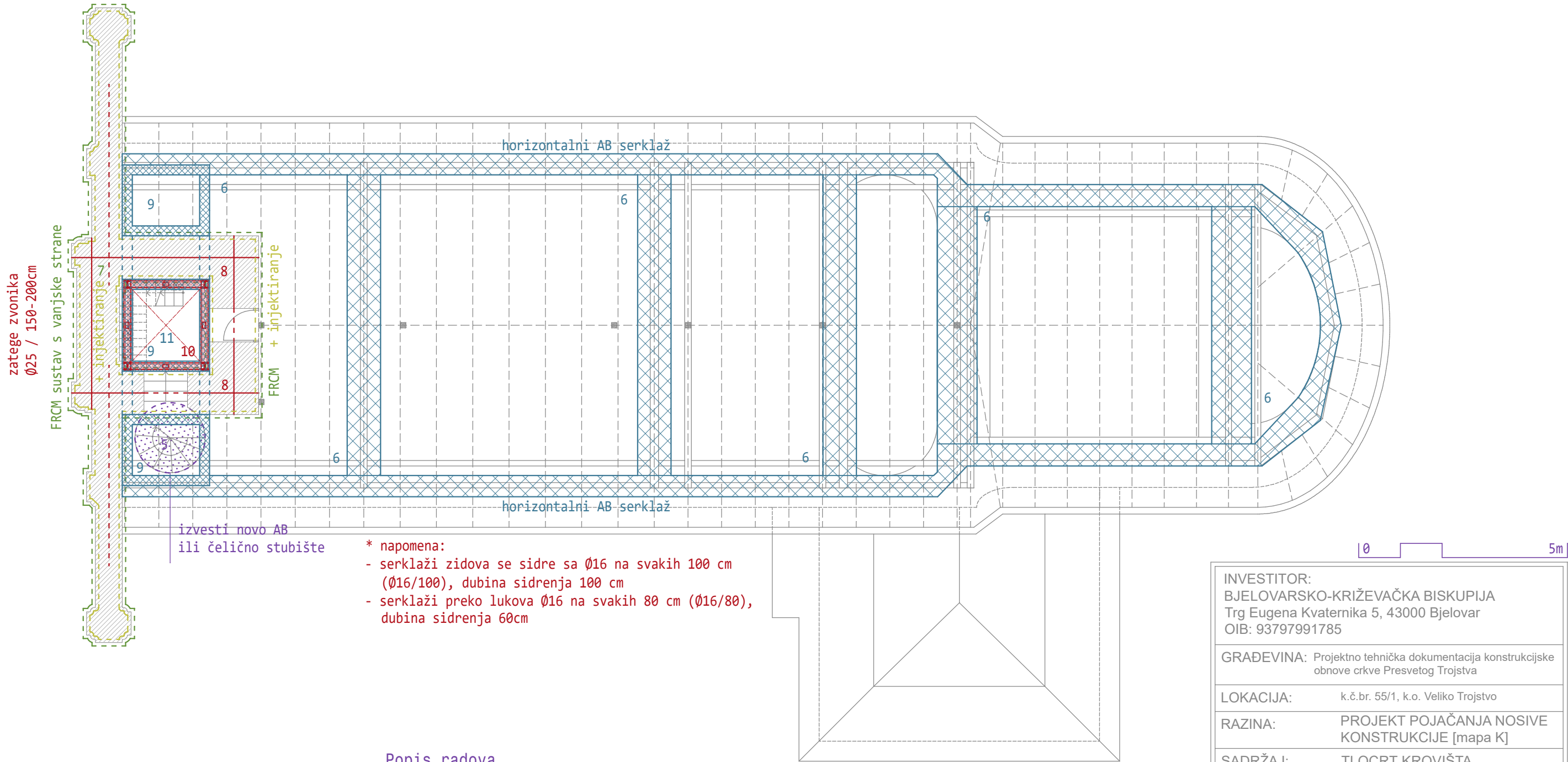
| | | |
|--|----------|----------------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | | |
| GRAĐEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | | |
| LOKACIJA: k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | | |
| RAZINA: PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | | |
| SADRŽAJ: TLOCRT PRIZEMLJA | | |
| MJERILO: | 1:100 | DATUM: 11/2022 |
| TD: | 091/2022 | BR.NACRTA: 1 |
| <div><div></div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr</div></div> | | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div><div></div><div>Branko Galić dipl.ing.građ. Ovlašteni inženjer građevinarstva G 3065</div></div> | | |
| SURADNICI: Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | | |



Popis radova

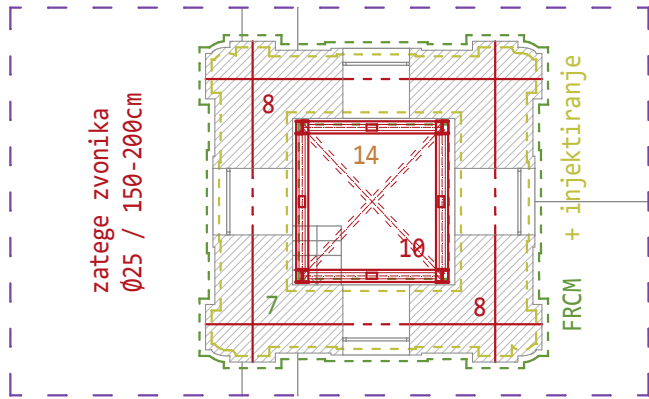
- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injekitranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

| | | | |
|--|---|---|---------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | | | |
| GRAĐEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | | | |
| LOKACIJA: | k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | | |
| RAZINA: | PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | | |
| SADRŽAJ: | TLOCRT KORA | | |
| MJERILO: | 1:100 | DATUM: | 11/2022 |
| TD: | 091/2022 | BR.NACRTA: | 2 |
| <div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr</div></div> | | | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: | | Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div><div>HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA Branko Galić dipl.ing.građ. Ovlašteni inženjer građevinarstva G 3065</div></div> | |
| SURADNICI: | | Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |



Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 slojadasčanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove



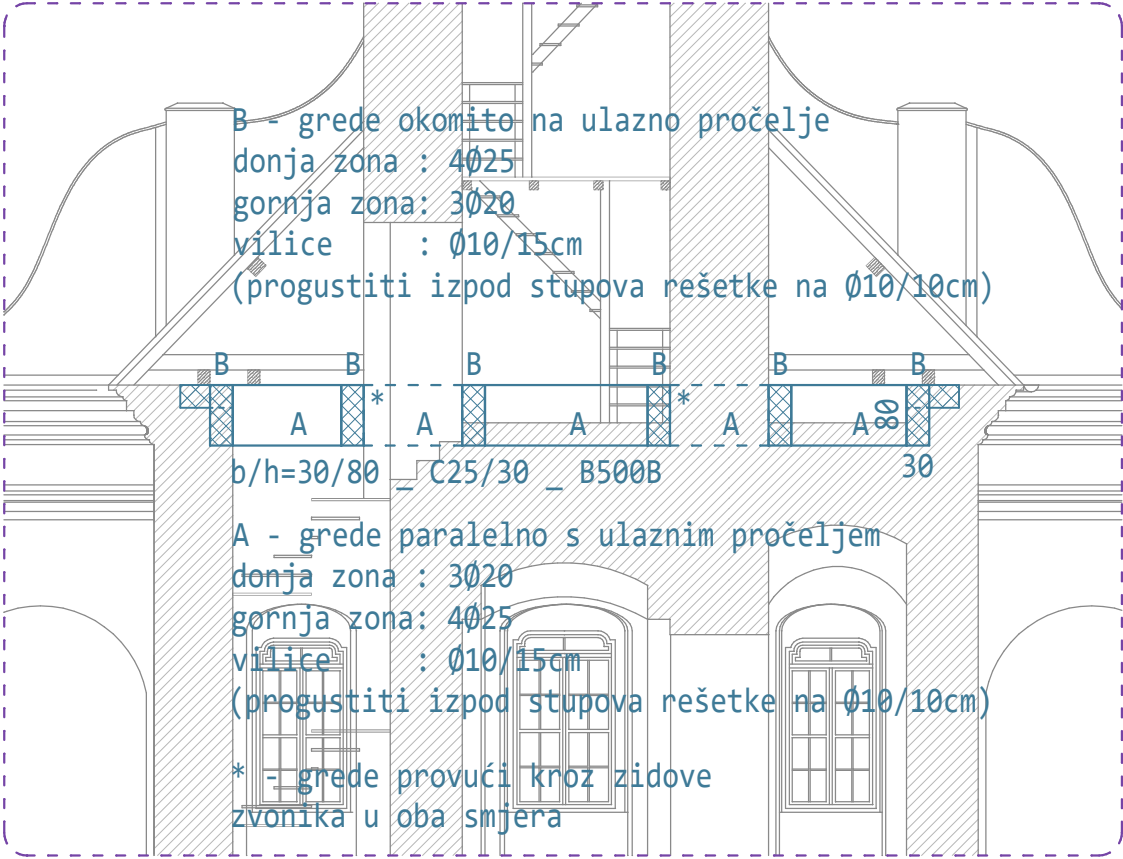
TLOCRT ZVONIKA IZNAD KROVIŠTA

| | |
|---|----------------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | |
| GRAĐEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | |
| LOKACIJA: k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | |
| RAZINA: PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | |
| SADRŽAJ: TLOCRT KROVIŠTA | |
| MJERILO: 1:100 | DATUM: 11/2022 |
| TD: 091/2022 | BR.NACRTA: 3 |
| <div><div></div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr</div></div> | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div> Branko Galić dipl.ing.građ. Ovlašteni inženjer građevinarstva G 3065</div> | |
| SURADNICI: Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |

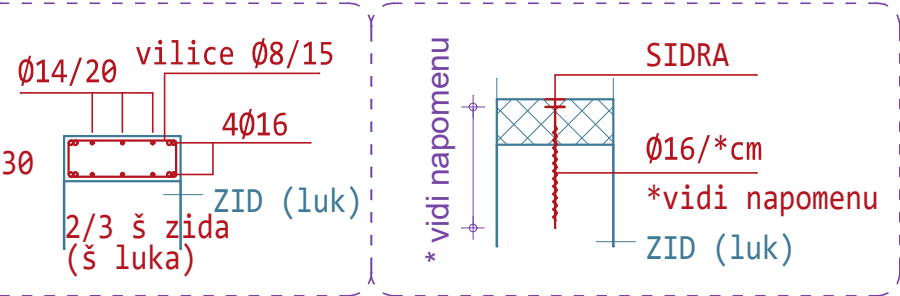
Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

DETALJ 1 - presjek kroz AB gerede zvonika



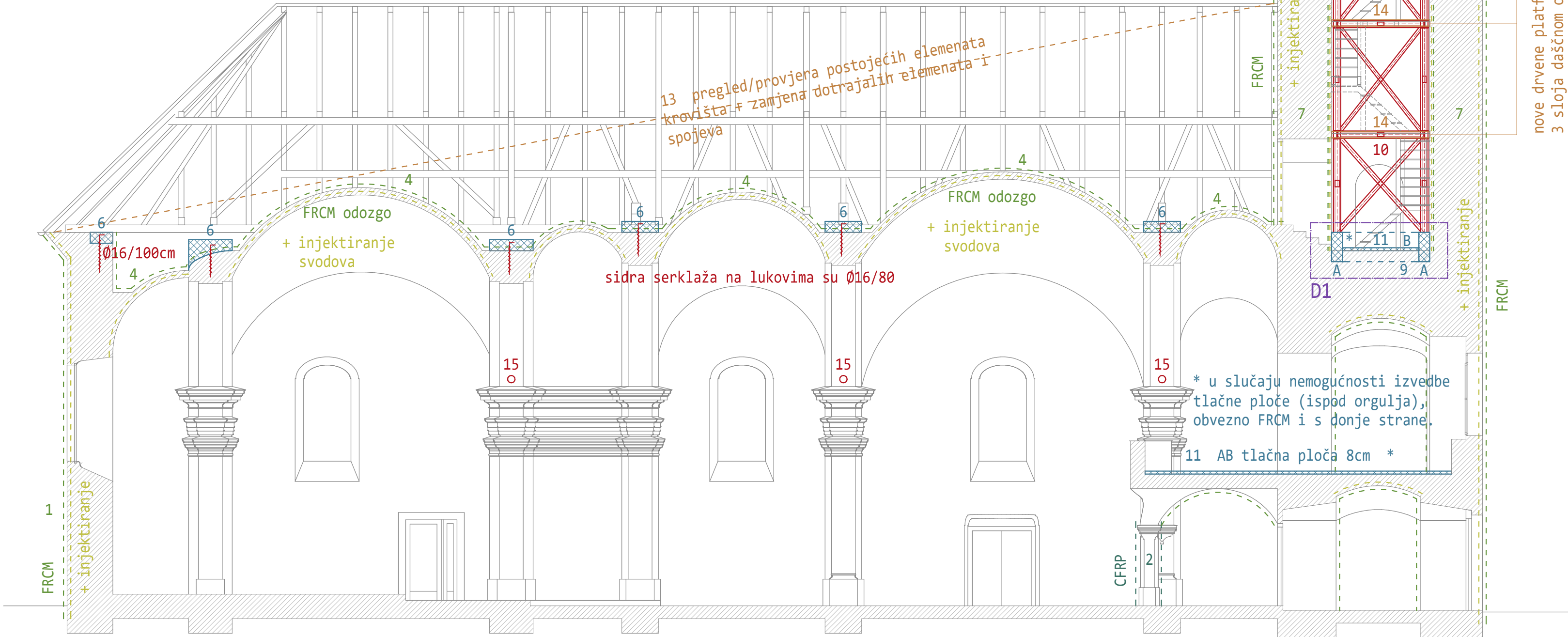
DETALJ serklaža



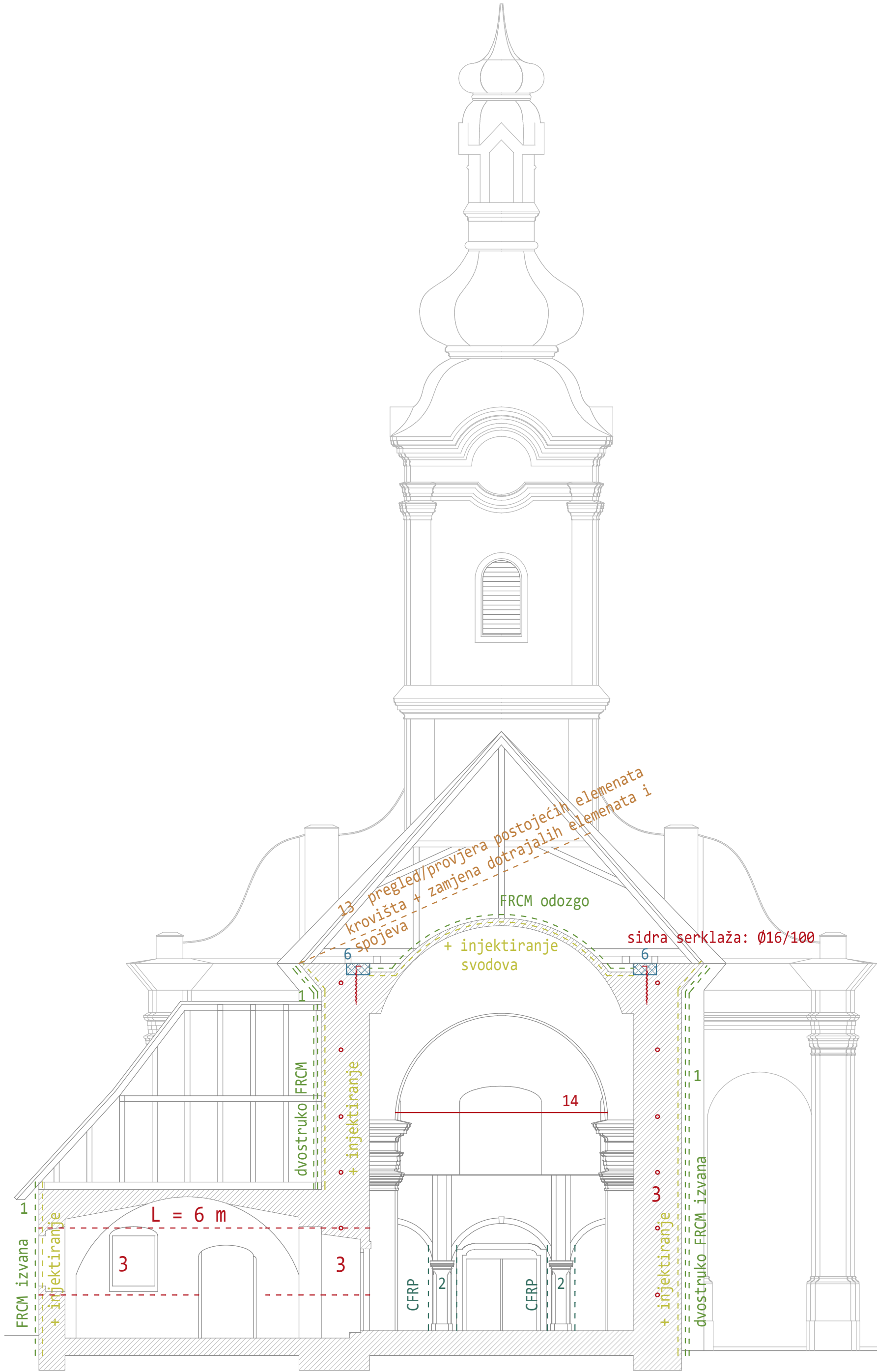
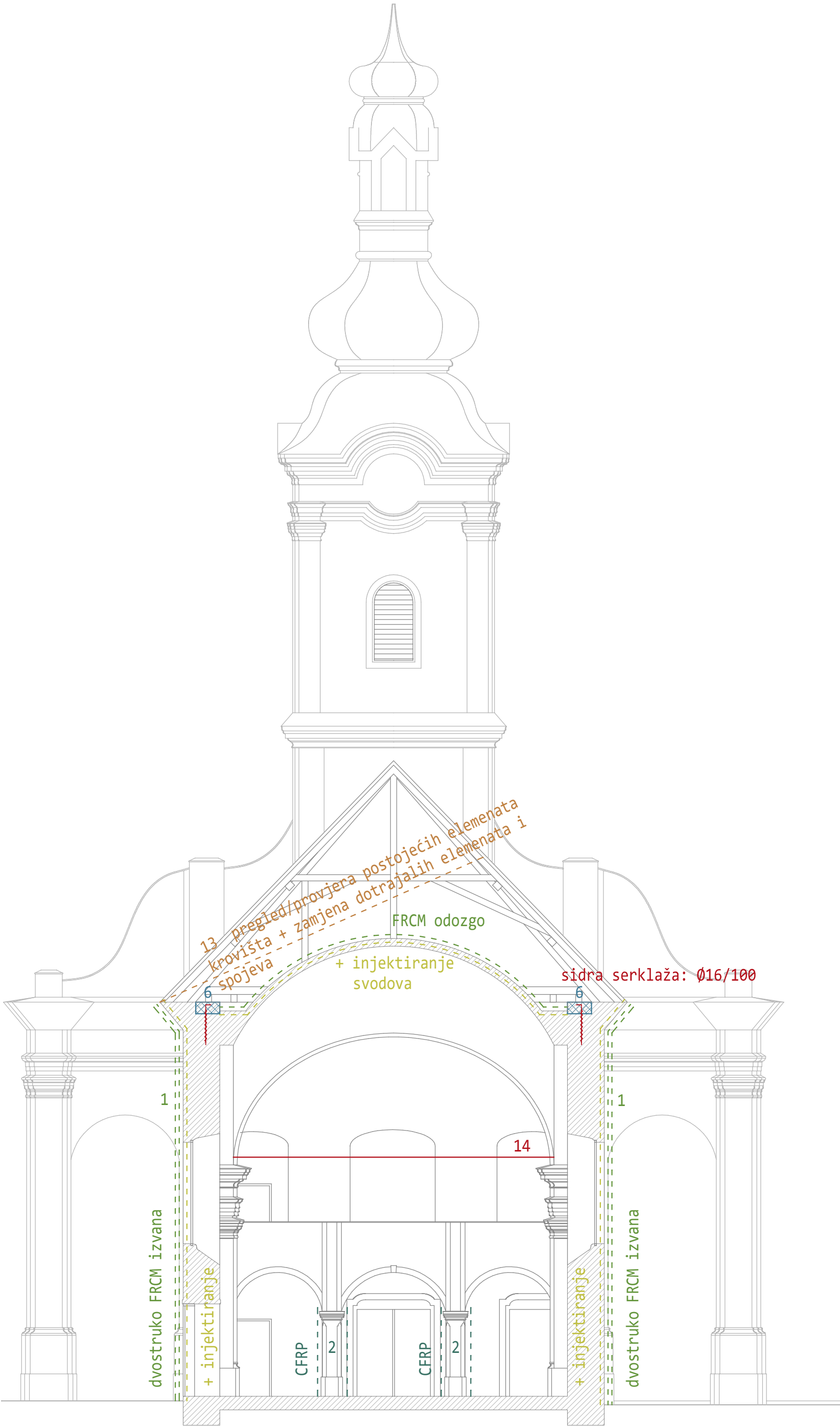
Seklaži na zidovima su široki 2/3 širine zida, ali minimalno 60 cm, dok su na lukovima pune širine lukova.

- * napomena:
- serklaži zidova se sidre sa Ø16 na svakih 100 cm (Ø16/100), dubina sidrenja 100 cm
 - serklaži preko lukova Ø16 na svakih 80 cm (Ø16/80), dubina sidrenja 60cm
 - serklaži zvonika Ø16 na svakih 80 cm (Ø16/80), dubina sidrenja 100 cm

horizontalni AB serklaži tornja zvonika b/h=40/30cm



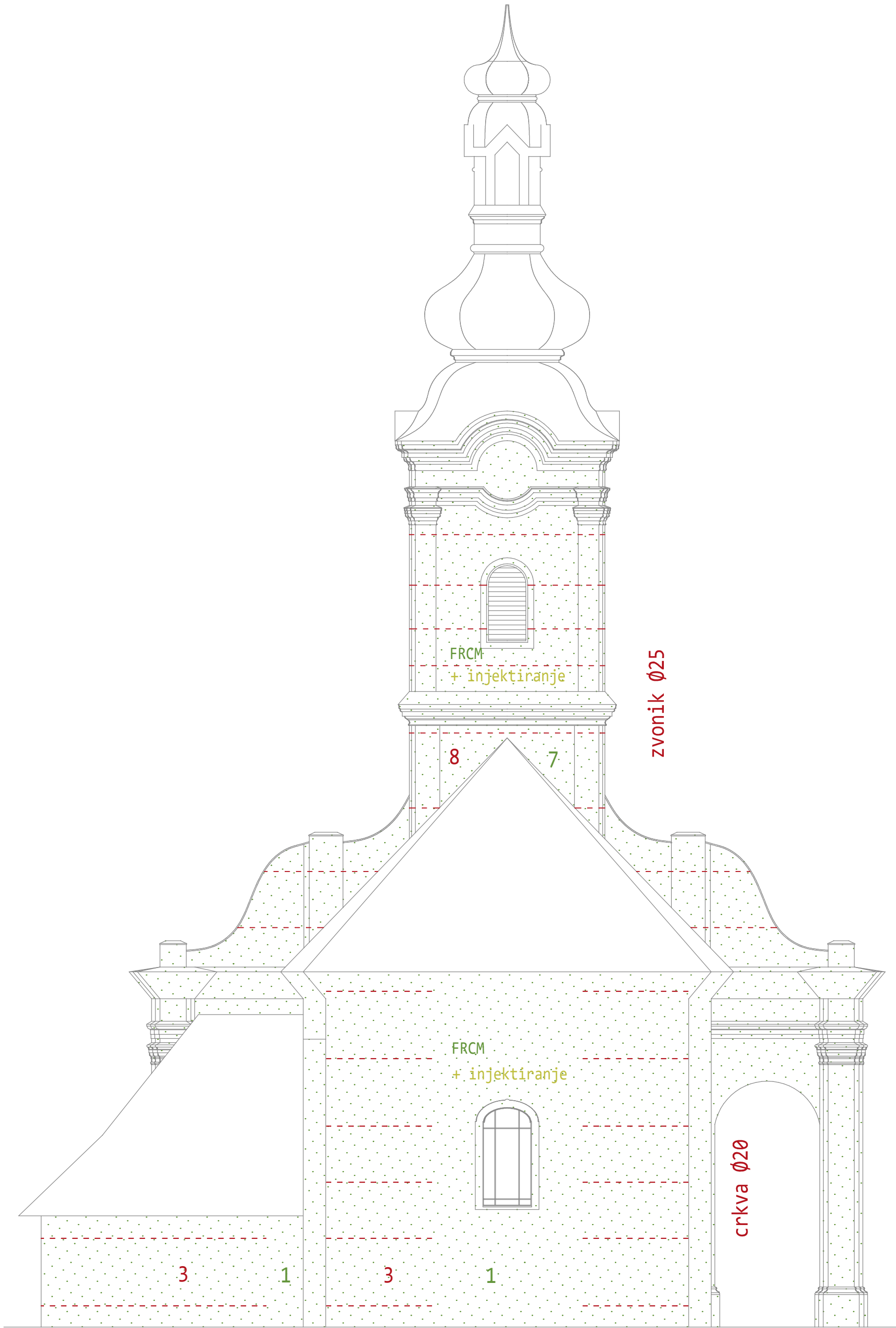
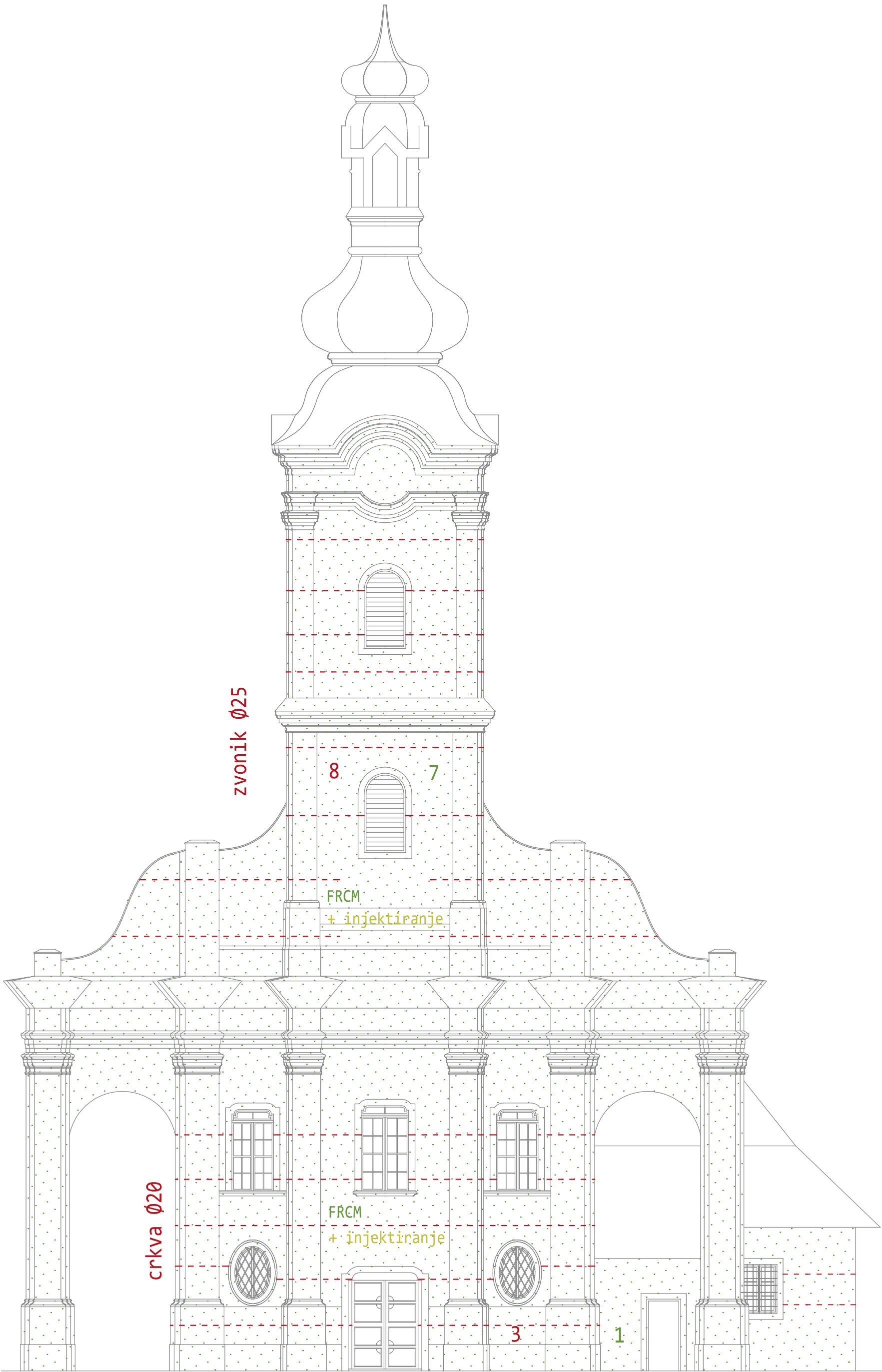
| | |
|--|----------------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | |
| GRADEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | |
| LOKACIJA: k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | |
| RAZINA: PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | |
| SADRŽAJ: UZDUŽNI PRESJEK | |
| MJERILO: 1:100 | DATUM: 11/2022 |
| TD: 091/2022 | BR.NACRTA: 4 |
| <div><div><div></div></div><div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o.</div><div>Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb</div><div>tel: +385 (1)30 20 444</div><div>fax: +385 (1)30 20 445</div><div>e-mail: radionica@statika.hr</div></div></div> | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) Branko Galić dipl. ing. građ. Ovlašten inženjer građevinarstva | |
| SURADNICI: Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |



Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 pregled/provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

| | |
|---|--|
| 0 5m | |
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | |
| GRADEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | |
| LOKACIJA: | k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo |
| RAZINA: | PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] |
| SADRŽAJ: POPREČNI PRESJEK KROZ BROD POPREČNI PRESJEK KROZ SAKRISTIJU | |
| MJERILO: | 1:100 |
| DATUM: | 11/2022 |
| TD: | 091/2022 |
| BR.NACRTA: | 5 |
|  RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr | |
| PROJEKTANT: KONSTRUKCIJE: Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065)   Ovlašten inženjer građevinarstva G 3065 | |
| SURADNICI: Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |



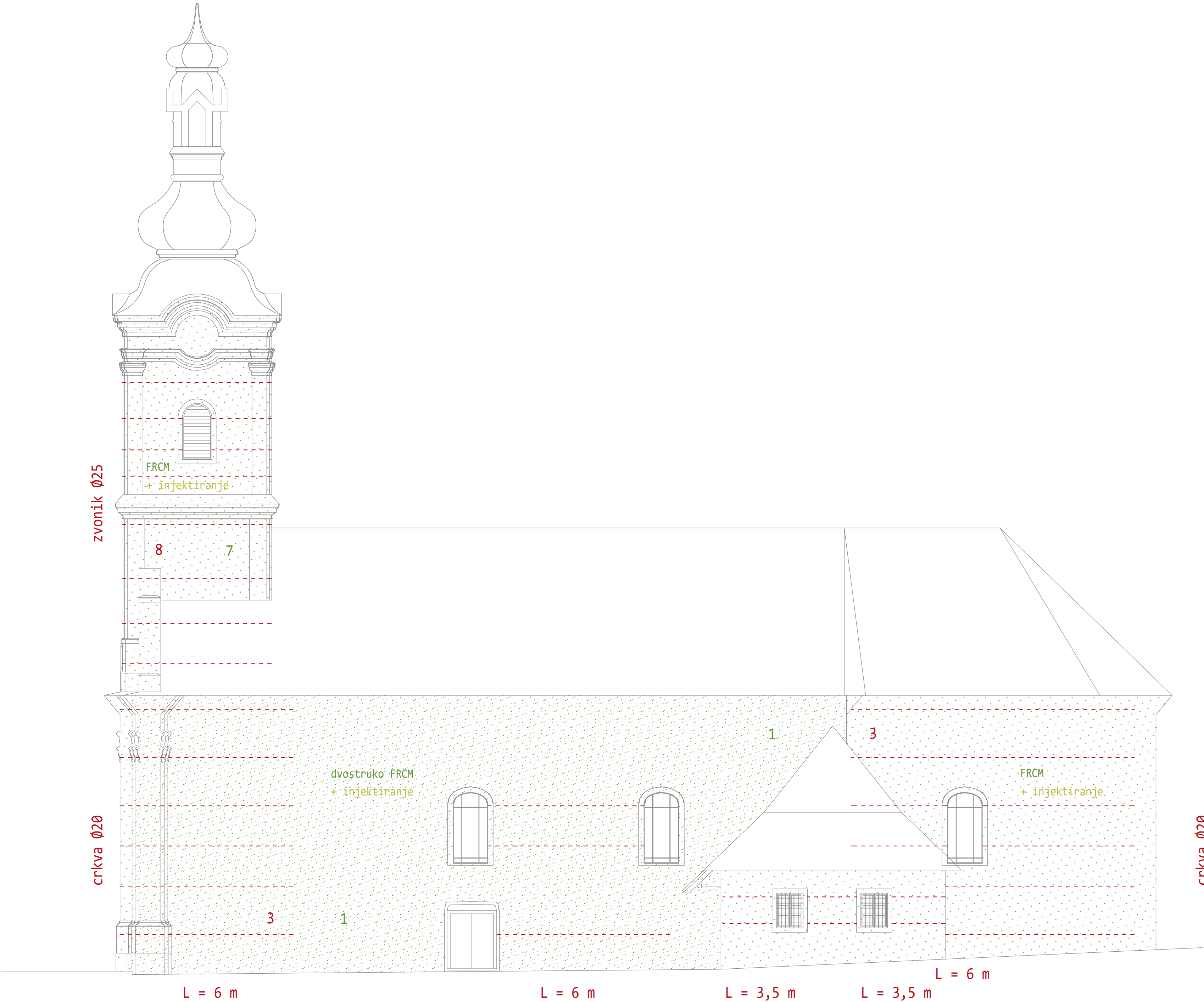
L = 6 m

Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

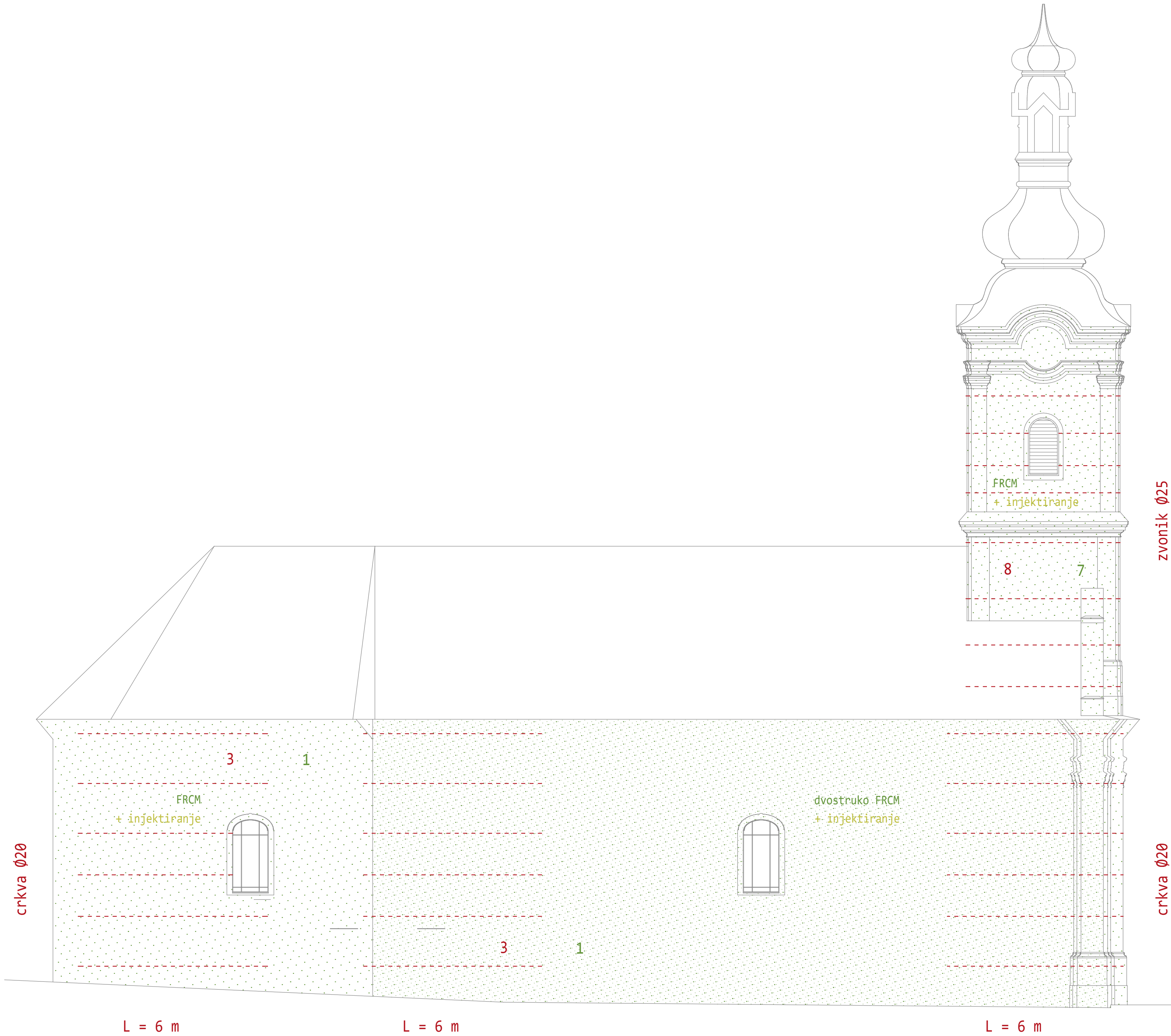
0 5m

| | | | |
|---|--|---|---------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | | | |
| GRADEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | | | |
| LOKACIJA: | k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | | |
| RAZINA: | PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | | |
| SADRŽAJ: | PROČELJE SJEVEROZAPAD PROČELJE JUGOISTOK | | |
| MJERILO: | 1:100 | DATUM: | 11/2022 |
| TD: | 091/2022 | BR.NACRTA: | 6 |
| <div><div></div><div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o.</div><div>Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb</div><div>tel: +385 (1)30 20 444</div><div>fax: +385 (1)30 20 445</div><div>e-mail: radionica@statika.hr</div></div></div> | | | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: | | Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div><div><div>HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA</div><div><div>Branko Galić</div><div>dipl. ing. građ.</div><div>Ovlašten inženjer građevinarstva</div></div><div></div><div>G 3065</div></div></div> | |
| SURADNICI: | | Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |



- Popis radova
- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
 - 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
 - 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
 - 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
 - 5 novo AB ili čelično stubište
 - 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
 - 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
 - 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
 - 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
 - 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
 - 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
 - 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
 - 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
 - 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
 - 15 prostorne zatege kroz lukove

| | |
|---|----------|
| <div> <div></div> <div>05m</div> </div> | |
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | |
| GRADEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | |
| LOKACIJA: k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | |
| RAZINA: PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | |
| SADRŽAJ: PROČELJE JUGOZAPAD | |
| MJERILO: | 1:100 |
| DATUM: | 11/2022 |
| TD: | 091/2022 |
| BR.NACRTA: | 1 |
| <div> <div> </div> <div> RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr </div> </div> | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div> <div> </div> <div> Branko Galić dipl.ing.građ. Ovlašten inženjer građevinarstva </div> </div> | |
| SURADNICI: <div> Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. </div> | |



Popis radova

- 1 FRCM sustav na zidovima s vanjske strane + injektiranje zidova
- 2 ovijanje stupova CFRP tkaninom
- 3 zatege kroz zidove Ø20 na svakih 150-200 cm po visini
- 4 injektiranje + FRCM s gornje strane svodova (s donje ako je to moguće)
- 5 novo AB ili čelično stubište
- 6 horizontalni AB serklaži po vrhu zidova
- 7 injektiranje zidova zvonika + FRCM sustav obostrano
- 8 zatege kroz zidove zvonika Ø25/150-200 cm
- 9 izvedba AB greda za oslonac čelične rešetke zvonika (b/h=30/80)
- 10 izvedba konstrukcije čelične rešetke zvonika
- 11 izvedba tlačne ploče d=8cm: kor + svod u zvoniku
- 12 horizontalni serklaži u vrhu tornja zvonika b/h=40/30 cm
- 13 provjera postojećih elemenata krovišta + zamjena dotrajalih elemenata i njihovih spojeva
- 14 nove drvene platforme + podaskavanje u 3 sloja daščanom oplatom
- 15 prostorne zatege kroz lukove

| | | | |
|--|---|---|---------|
| INVESTITOR: BJELOVARSKO-KRIŽEVAČKA BISKUPIJA Trg Eugena Kvaternika 5, 43000 Bjelovar OIB: 93797991785 | | | |
| GRADEVINA: Projektno tehnička dokumentacija konstrukcijske obnove crkve Presvetog Trojstva | | | |
| LOKACIJA: | k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo | | |
| RAZINA: | PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE [mapa K] | | |
| SADRŽAJ: | PROČELJE SJEVEROISTOK | | |
| MJERILO: | 1:100 | DATUM: | 11/2022 |
| TD: | 091/2022 | BR.NACRTA: | 8 |
| <div><div>RADIONICA STATIKE d.o.o. Andrije Kačića Miošića 22, 10 000 Zagreb tel: +385 (1)30 20 444 fax: +385 (1)30 20 445 e-mail: radionica@statika.hr</div></div> | | | |
| PROJEKTANT KONSTRUKCIJE: | | Branko Galić, dipl.ing.građ. (G 3065) <div></div> | |
| SURADNICI: | | Anđela Andrić, mag.ing.aedif. Hrvoje Vukić, mag.ing.aedif. mr.sc. Anto Kučer, dipl.ing.građ. Vlaho Miljanović, mag.ing.aedif. Toma Čurković, mag.ing.aedif. doc.dr.sc. Davor Andrić, dipl.ing.arh. Tajana Jaklenec, dipl.ing.arh. | |



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

161

Datum:

studenj 2022.

NARUČITELJ : **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA**
Trg Eugena Kvaternika 5
43 000 Bjelovar
OIB: 93797991785

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA**
KONSTRUKCIJSKE OBNOVE CRKVE
PRESVETOG TROJSTVA

LOKACIJA: **k.č. br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo**

RAZINA PROJEKTA : **PROJEKT POJAČANJA NOSIVE KONSTRUKCIJE**

BROJ PROJEKTA : **091/2022**

E/ TROŠKOVNIK



OPĆI UVJETI IZVOĐENJA RADOVA

GRAĐEVINSKO OBRTNIČKI RADOVI - OPĆI UVJETI

Opći uvjeti izvođenja i opći uvjeti pojedinih vrsta radova

Sve eventualne nejasnoće dužan je izvođač razjasniti dogovorno s naručiteljem prije podnošenja ponude, jer se naknadne primjedbe u tom smislu neće moći uvažiti. Radove treba izvesti po opisu pojedine stavke troškovnika, općim uvjetima pojedinih grupa radova i ovim općim uvjetima.

Sve stavke ovog troškovnika podrazumijevaju dobavu svih sklopova i proizvoda na gradilište, montažu (ugradnju), te stavljanje u funkciju do pune gotovosti. Proizvodi navedenih proizvođača u ovom troškovniku mogu se isporučiti i od drugih proizvođača uz uvjet jednakovrijednih ili boljih tehničkih karakteristika.

Ovi opći uvjeti odnose se na sve radove ovog troškovnika (građevinskoobrtničke, okoliš, instalacije).

Jediničnom cijenom treba obavezno obuhvatiti sljedeće:

a) materijal

Pod time se podrazumijeva cijena materijala, kako osnovnog koji se ugrađuje tako i pomoćnog koji služi pri izradi ili ugradbi ali se sam ne ugrađuje. Ovdje treba uključiti i sve potrebne Transporte i uskladištenje, utovare i pretovare, te sva ispitivanja potrebnih uzoraka materijala u skladu s odredbama standarda, do dobivanja atesta.

b) rad

U kalkulaciji treba uključiti sav rad, kako glavni tako i pomoćni, te sve radove na unutarnjem transportu na gradilištu (horizontalni i vertikalni prijenosi, utovari i istovari, pretovari, uskladištenja). Također se mora uključiti sav rad oko zaštite gotovih konstrukcija i dijelova objekta od štetnih utjecaja vrućine, hladnoće, kiše, snijega, vjetrova i drugih atmosferskih nepogoda, te potrebnu njegu dijelova konstrukcije u toku izgradnje. U instalaterskim radovima svaka stavka mora sadržavati sva potrebna dubljenja šliceva, te proboje neophodne da se stavka izvede, kao i zatvaranje šliceva i proboja.

c) skele i pomoćne konstrukcije

Sve vrste skela bez obzira na visinu ulaze u jediničnu cijenu određene stavke, odnosno rada vezanog uz tu stavku, osim onih koje su troškovnikom posebno navedene. U stavke ulaze skele za podupiranje, konstrukcije za pristup, radne skele i podovi, skele potrebne kod demontaže te sve druge konstrukcije vezane uz pravila zaštite na radu. Kod zemljanih radova treba uključiti i platforme za prebacivanje ručnih iskopa kod većih dubina. Za potrebe obrtničkih radova skele se moraju izvesti besplatno, uključivo sve radove oko transporta i demontaže, ako troškovnikom nije drugačije određeno.



d) oplata

Sve oplata treba izvesti po opisu stavke troškovnika i općim uvjetima grupe radova. U cijeni izvedbe oplata treba uračunati izradu, postavu i vezanje, podupiranje, demontažu i čišćenje oplata, ali i izvedbu svih proreza, šliceva, utora, kutija za instalacione prodore i otvore i vrata u sklopu zida, a po oplatnim nacrtima. Ujedno u cijenu oplata ulaze i sva potrebna mazanja i kvašenja oplata prije betoniranja.

e) izmjere

Ukoliko nije u pojedinoj stavci drugačije navedeno, obračun radova obavlja se prema postojećim i važećim normativima u građevinarstvu.

f) dodaci

Dodatci za otežanja rada zbog niskih ili visokih temperatura, noćnog rada, skućenog prostora, malih količina, radova u adaptaciji ili slično mora izvođač uračunati u jediničnu cijenu odgovarajuće stavke radova. Nikakvi naknadni zahtjevi neće se moći priznati. Uvid u moguća otežanja mora sam izvođač steći prije podnošenja ponude uvidom u projektnu dokumentaciju. Izvođač može običi i detaljno pregledati lokaciju.

g) faktor

Na jediničnu cijenu radne snage mora izvođač uračunati faktor po zakonskim propisima i instrumentima na osnovi zakonskih propisa. Osim toga, izvođač mora faktorom obuhvatiti slijedeće radove, koji se neće posebno platiti, bilo kao troškovnička stavka ili naknadni rad, i to:

- iskolčenje temelja prije iskopa;
 - sve troškove, režijske sate, osim troškovnikom predviđene i po nadzornom organu ovjerene;
 - sva ispitivanja materijala;
 - uređivanje gradilišta po završetku rada s otklanjanjem svih otpadaka, ostatka građevinskog materijala, ambalaže, oplata i objekta gradilišta;
 - pomoćne objekta i slično;
 - uskladištenje materijala i elemenata za obrtničke i instalaterske radove do njihove ugradbe;
 - skele koje se daju obrtnicima besplatno na korištenje;
 - osiguranje objekta i radnika;
 - sve radove vezane uz primjenu pravila zaštite na radu i zaštite od požara;
 - garancijski rok i radove vezane uz održavanje;
 - čišćenje objekata nakon završetka svih radova;
 - elaborat iskolčenja, geodetska izmjere pri izvođenju, sva kolčenja i sva geodetska praćenja.
- Površine oko objekta koje je izvođač koristio za potrebe gradilišta moraju se prije predaje objekta dovesti u predhodno stanje, počistiti od otpadaka, gradilišnih strojeva i objekata.
- Prilikom izvođenja pojedinih radova, izvođač mora zaštititi sve susjedne plohe, tako da ne dođe do oštećenja gore navedenog. Zaštitu treba izvesti raznim sredstvima (ljepenkom, folijama, kartonom, daskama, pijeskom i sl.).



Sve troškove zaštite već izvedenih konstrukcija i radova treba izvođač uračunati u jediničnu cijenu. Izvođač treba kvalitetu ugrađenih materijala i stručnost radnika dokazati odgovarajućim atestima izdanim od strane za to ovlaštene stručne organizacije. Sve troškove atestiranja i nabave uzoraka za ispitivanje mora izvođač uračunati u jediničnu cijenu.

Po završetku radova ali i u toku radova ako je to potrebno svaki izvođač dužan je iza sebe počistiti radni prostor.

Svi upotrebljeni materijali moraju biti kvalitetni i odgovarati važećim propisima i standardima, a istih se treba pridržavati i pri izvedbi radova. Primopredaju objekata konstatiraju zapisnički predstavnik izvođača i investitora.

Sve mjere u nacrtima provjeriti u naravi, što se naročito odnosi na stavke stolarskih i bravarskih radova.

**SVE KOLIČINE OBRAČUNATI PREMA STVARNO
UGRAĐENIM KOLIČINAMA.**

1. Zemljani radovi

Sve iskope izvesti točno po projektu, u skladu sa statičkim proračunom.

Troškovnikom predviđenu kategoriju tla treba provjeriti te ukoliko ne odgovara, ustanoviti ispravnu u prisutnosti rukovodioca gradilišta i nadzornog organa i konstatirati upisom u građ. dnevnik.

Ukoliko se prilikom iskopa naiđe na podzemnu vodu, o tome treba obavijestiti investitora. Izvođač se mora kod OZ-a osigurati od takvog slučaja i isto uračunati u cijenu radova.

Kod zatrpavanja pojedinih iskopa, materijal treba polijevati zbog boljeg zbijanja. Nasip izvoditi u slojevima od po 30 cm, nabijanjem i vlaženjem vodom, do potrebne zbijenosti po statičkom proračunu.

Kod materijala koji će se ponovo upotrijebiti (npr. za nasipanje u objektu zatrpavanje oko temelja), isti treba prevesti na gradilišnu deponiju, uskladištiti te poslije upotrijebiti. Sve prenose do i sa gradilišne deponije treba uključiti u jediničnu cijenu iskopa, te ponovnog nasipanja.

Jedinična cijena pojedine stavke mora sadržavati još i:

- sav rad na iskopu;
- sva nalaganja temelja i nanosne skele;
- razupiranje;
- eventualno crpljenje vode;
- sva potrebna planiranja (ako nema posebne stavke);
- sve vertikalne i horizontalne Transporte;
- sva osiguranja gradilišta i objekta;
- sve mjere zaštite na radu;
- U cijenama svih stavki radova treba uračunati i odgovarajuće koeficijente zbijenosti ili rastresitosti, jer isti nisu uključeni u količine.

2. Betonski i armiranobetonski radovi

Beton obavezno mješati strojno. Kod ugradbe paziti da ne dođe do stvaranja gnijezda i segregacije. Pri nastavku betoniranja po visini, zaštititi površinu betona od procjeđenog cementnog mlijeka.



Sve radove treba obavezno izvesti po :

- Tehnički propisi za betonske konstrukcije NN RH br.
139/09, 14/10, 125/10, 136/12

- Tehnički propisi za zidarske konstrukcije NN RH br.
01/07

- 'Pravilnik o tehničkim normativima za izgradnju objekata
visokogradnje u seizmičkim područjima SL 31/81, 49/82,
29/83, 20/88

Prilikom projektiranja, izvođenja i održavanja konstrukcije i
elemenata od betona i AB nužno je pridržavati se gore
nevedenih propisa i pravilnika kao i svih standarda koji su
navedeni u sklopu pravilnika.

U sve betonske i AB elemente treba prije i u toku
betoniranja ugraditi čel. pločice, ankere i drvene kladice za
ugradbu bravarije i sl., što se neće posebno naplaćivati.

Jedinična cijena pojedine stavke mora sadržavati i:

- sve vertikalne i horizontalne Transporte;
- sav rad, osnovni i pomoćni;
- sva potrebna podupiranja oplata, učvršćenja, radne skele,
mostove i prilaze;
- sva ubacivanja i prebacivanja betona, nabijanje, vibriranje
i pervibriranje;
- mazanja oplata "oplatanom", kvašenje oplata;
- zaštitu betonskih i AB konstrukcija od djelovanja
atmosfera, vrućine, hladnoće, i sl. njega betona;
- sve ugradbe kladica, vijaka, pločica.

Beton treba ugrađivati isključivo strojno, a ručna ugradba
dozvoljena je samo za male količine betona u
konstrukcijama malog i složenog presjeka.

Prije betoniranje, oplatu i armaturu treba obavezno
pregledati nadzorni organ (statičar) i upisom u građevinski
dnevnik odobriti betoniranje. Zabranjuje se betoniranje koje
nadzorni organ nije odobrio.

Nakon ugradbe i zaglađivanja gornje bet.plohe, treba
odgovarajućim mjerama, zaštititi i njegovati beton
(pokrivanjem hasurama, vlaženjem i polijevanjem i sl.) i
uračunati u jediničnu cijenu. Odgovarajuće mjere treba
primjenjivati dok beton ne dosegne bar 70% tlačne čvrstoće
ili kako je predviđeno projektom konstrukcije.

3. Skele i oplate

Oplate, kao i razna razupiranja, moraju imati takvu
sigurnost i krutost da bez slijeganja i štetnih deformacija
mogu primiti opterećenja i utjecaje koji nastaju za vrijeme
izvedbe radova. Te konstrukcije moraju biti tako izvedene
da osiguravaju punu sigurnost radnika i sredstava rada,
kao i sigurnost prolaznika, prometa, susjednih objekata i
okolice.

Za izradu oplata koriste se daske, gredice i letve od jelove
rezane građe IV klase prema HRN D.B1.041 ili
jednakovrijedno _____.

Oplate moraju biti stabilne, otporne i dovoljno poduprte da
se ne bi izvile ili popustile u bilo kojem pravcu. Oplata mora
biti izrađena točno po mjerama označenim u crtežima plana
oplata za pojedine dijelove, koji će se betonirati, i to sa
svim potrebnim podupiračima. Kod betoniranja podupirača
moraju se rasporediti tako da se teret gornjih podupirača
prenosi neposredno na nosive elemente ispod njih.



Unutarnje površine oplata moraju biti ravne, bilo da su horizontalne, vertikalne ili nagnute prema tome kako je to u crtežima planova oplata predviđeno. Nastavci pojedinih dasaka ne smiju izlaziti iz ravnine, tako da nakon njihovog skidanja vidljive površine betona budu ravne i s oštrim rubovima, te da se osigura dobro brtvljenje i sprečavanje deformacija oplata.

Oplate betona koji ostaje vidljiv ne smiju se kroz beton vezati žicom ili limom.

Kod premazivanja oplata ne smiju se upotrijebiti takvi premazi koji se ne bi mogli odstraniti sa gotove betonske površine ili bi nakon pranja ostale na njima mrlje.

Pod blanjanom ili glatkom oplatom podrazumijeva se oplata sa glatkim ravnim pločama ili daskama sa stisnutim sljubnicama da ne dođe do bet.curki na površini. Površina betona mora imati potpuno jednoliku strukturu i boju.

Izvođač je dužan bez posebne naknade nakon skidanja oplata očistiti površinu betona od eventualnih bet.curki, ostataka premaza oplata i slično.

Ukoliko u stavci nije ništa spomenuto, podrazumijeva se upotreba obične oplata.

U jediničnim cijenama uključeni su svi horizontalni i vertikalni transporti.

U cijenu oplata uključiti sva podupiranja, učvršćenja, prilazne platforme i sl., te vlaženje i mazanje oplata.

Skele (fasadne i radne) treba postaviti (montirati) čvrste i stabilne, prema Pravniku o zaštiti na radu u građevinarstvu i prema svim ZNR važećim propisima, međusobno povezati, ukrutiti i osigurati od bilo kakvog pomicanja. Za skelu treba izvođač radova izraditi statički proračun i nacrt montaže skele. Izvana se skela mora osigurati ogradom od dasaka na visinu do 1 m od radnog poda, zatim skelu povezati i ukrutiti protiv horizontalnog pomicanja.

Sav materijal korišten za oplata, radne podove i skele mora u potpunosti zadovoljavati uvjete iz troškovnika.

Sve skele moraju u potpunosti biti izvedene u skladu s pravilima zaštite na radu, s radnim podovima i ogradama, pravilno riješenim pristupima i ukrućenjima u oba smjera.

Skele moraju biti izvedene na osnovu nacrtu i dimenzionirane po statičkom proračunu, s spojnim sredstvima koja su proračunski predviđena.

Skele treba redovito pregledavati i kontrolirati, a naročito nakon vremenskih nepogoda (kiša, vjetar i sl.), te po potrebi popravljati.

Sve drvo za konstrukcije treba biti zaštićeno od crvotočine što ulazi u stavku.

U cijeni skele uzeti obavezno izradu, postavu, amortizaciju, sva premještanja i prijenose (po potrebi), prilaze, mostove i ograde te demontažu skele, popravke i uskladištenje.

Također obavezno uračunati sve osnovne i pomoćne materijale za izvedbu i održavanje skele, te vezna sredstva za izvedbu konstrukcije.



4. Armatura i ugradnja armature

Armatura izrađena od čelika za armiranje prema odredbama ugrađuje se u armiranu betonsku konstrukciju prema projektu betonske konstrukcije, normi HRN ENV 13670-1, normama na koje ta upućuje. Ili jednakovrijedno

Rukovanje, skladištenje i zaštita armature treba biti u skladu sa zahtjevima tehničkih specifikacija koje se odnose na čelik za armiranje, projekta betonske konstrukcije te odredbama ovog Priloga.

Izvođač mora prema normi HRN ENV 13670-1 ili jednakovrijedno prije početka ugradnje provjeriti je li armatura u skladu sa zahtjevima iz projekta betonske konstrukcije, te je li tijekom rukovanja i skladištenja armature došlo do njezinog oštećivanja, deformacije ili druge promjene koja bi bila od utjecaja na tehnička svojstva betonske konstrukcije.

Nadzorni inženjer neposredno prije početka betoniranja mora:

- provjeriti postoji li isprava o sukladnosti za čelik za armiranje, odnosno za armaturu i jesu li iskazana svojstva sukladna zahtjevima iz projekta betonske konstrukcije,

- provjeriti je li armatura izrađena, postavljena i povezana u skladu s projektom betonske konstrukcije te u skladu s Prilozima "B" te dokumentirati nalaze svih provedenih provjera zapisom u građevinski dnevnik.

Materijali

Čelik za armiranje betona treba zadovoljavati uvjete EN 10080 i uvjete projekta konstrukcije. Svaki proizvod treba biti jasno označen i prepoznatljiv.

Sidreni i spojni elementi trebaju zadovoljavati uvjete ENV 1992-1-1, priznatih propisa navedenih u TPBK i uvjete projekta.

Površina armature mora biti očišćena od slobodne hrđe i tvari koje mogu štetno djelovati na čelik, beton ili vezu između njih.

Galvanizirana armatura može se koristiti samo u betonu s cementom koji nema štetnog djelovanja na vezu s galvaniziranom armaturom.

Savijanje, rezanje, prijevoz i skladištenje

Čelik za armiranje betona treba rezati i savijati prema projektnim specifikacijama. Pri tome:

- savijanje treba izvoditi jednolikom brzinom,
- savijanje čelika pri temperaturi ispod -5°C , ako je dopušteno projektnim specifikacijama treba izvoditi uz poduzimanje odgovarajućih posebnih mjera osiguranja,

- savijanje armature grijanjem smije se izvoditi samo uz posebno odobrenje u projektnim specifikacijama.

Promjer trna za savijanje šipki treba biti prilagođen stvarnom tipu armature.

5. Zidarski i završni zidarski radovi

Zidarski radovi izvodit će se prema odobrenom glavnom i izvedbenom projektu, pridržavajući se i primjenjujući važeće propise i norme, naročito:

Mort za zidanje U.M2.010

Mort za žbukanje U.M2.012



Ispitivanje morta B.C8.022, U.M8.002

Vapno građevinsko B.C1.020

Parna brana - bitumenska ljepenska U.M3.232

Mineralna vuna (MW) prema HRN EN 13162 ili

jednakovrijedno _____.

Elastičnost estriha (zvuk) U.J6.087

Ekspandirani polistiren (EPS) prema HRN EN 13163 ili

jednakovrijedno _____.

Ekstrudirana polistirenska pjena (XPS) prema HRN EN

13164 ili jednakovrijedno _____.

Svi materijali primjenjeni na fasadi moraju imati potrebne
ateste proizvođača i dokumente o ispravnosti isporučenog
materijala, a radove treba izvesti prema Tehničkim uvjetima
za izvođenje fasaderskih radova

HRN U.F2.010 te "Pravilnika o tehničkim mjerama i
uvjetima za završne radove u zgradarstvu (Sl.list 21/90), te
normativi i standardi rada GN 301.

Pri izvedbi podloga za podove, odnosno estriha, primjenjuju
se norme:

HRN U.F2.019 Plivajuće podne konstrukcije (Teh.uvjeti)

DIN 4109

Prije početka zidanja zidova potrebno je kontrolirati
čvrstoću i dozvoljena odstupanja od dimenzija opeke, a
prema važećim HRN normativima.

Za izradu morta potrebno je kontrolirati kvalitetu vode,
pijeska, vapna, cementa i marku morta.

Spoj zida od opeke sa betonskim stupom mora biti izveden
u skladu sa propisom o zidanju na seizmičkom području.
Zidanje kod temperature ispod 0°C nije dozvoljeno. Sve
eventualno smrznute zidove treba srušiti i ponovo izvesti.

Opeka za zidanje mora biti prvoklasna sa minimalnim
odstupanjima po HRN-u. Za nosive zidove ne smiju se
upotrebljavati elementi od pečene gline marke niže od M
10. Obavezno osigurati sve predviđene otvore i "žljebove"
za ugradnju stolarije, bravarije i za montažu instalacija, jer
se ovaj posao neće posebno obračunavati, već je sadržan
u jediničnoj cijeni stavci zidanja.

Pijesak za žbukanje mora biti čist od organskih primjesa,
(ako ih ima treba ih pranjem otkloniti) oštar i prosijan.
Kvaliteta vapna mora odgovarati normama. Za upotrebu
cementnog i produžnog morta upotrijebiti sporo vezajući
normalni portland cement PC-250 ili PC-350.

Žbukanje zidova i arm. betonske konstrukcije vršiti u
pogodno vrijeme, kad su potpuno suhi, te u optimalnoj
temperaturi. Žbukanje treba izbjegavati za vrijeme zimskih
niskih i ljetnih visokih temperatura, jer tada može doći do
smrzavanja, odnosno prebrzog sušenja žbuke.

Prije žbukanja treba plohe dobro očistiti, a naročito spojnice
koje moraju biti udubljene cca 2 cm od plohe zida. Prije
početka žbukanja plohe dobro navlažiti, a naročito kod
žbukanja sa cementnim mortom. Betonske i armirano
betonske dijelove prije žbukanja poprskati sa rijetkim
cementnim mortom. Isto vrijedi i za fasadne dijelove, ako
se isti žbukaju.



Kod žbukanja u dva sloja ukupna debljina žbuke treba biti 2 do 2,5 cm. Kod žbukanja fini sloj nanosi se tek nakon što je prvi sloj, posve suh.

Fina žbuka se nanosi na zid tako da se dobije posve ravna i glatka površina zida, a uglovi i bridovi, te spojevi zida i stropa se izvode "oštro" pod pravim kutem, ukoliko u opisu rada nije drugačije označeno.

Gotova smjesa morta mora odgovarati točnom opisu rada, omjerima ili markama po količinama materijala označenim normama, kao i propisanoj čvrstoći morta.

Ukoliko nije u opisu rada drugačije označeno, obračun kvadrature izvršiti po prosječnim normama. Povećanje zbog postotka otvora za vanjske plohe treba uključiti u jediničnu cijenu jer se isto ne plaća po koeficijentu povećanja zasebno.

Prije početka radova na fasadi izvođač je obavezan dostaviti projektantu na ovjeru uzorke završne obrade.

Radovi se moraju izvesti u skladu sa projektom uz prethodnu provjeru kvalitete zidane konstrukcije, u pogledu geometrije i čvrstoće, posebno na betonskim dijelovima gdje se moraju odstraniti eventualne masnoće od sredstva kojima se premazuje oplata radi lakšeg odvajanja od betona.

Sve ugradbe izvesti točno po propisima na mjestu označenom po projektu, bez šteta na ostatku objekta.

Jedinična cijena sadrži dopremu materijala na gradilište, sav materijal, alat, mehanizaciju, uskladištenje, montažu i demontažu skela i radnih platformi, troškove radne snage, sve horizontalne i vertikalne Transporte, čišćenje nakon izvedbe radova, svu štetu i troškove popravaka kao posljedice nepažnje), troškove zaštite na radu, troškove atesta, zaštitu zidnih površina od utjecaja vrućine, hladnoće i atmosferskih nepogoda.

Obračun izvršenih radova izvršit će se prema jedinici mjere pojedinog rada i prema stvarno izvršenim količinama ovjerenih od nadzorne službe investitora.

Prije predaje ponude izvođač radova mora zatražiti sva potrebna razjašnjenja od naručitelja ukoliko neke stavke u troškovniku nisu dovoljno opisane, jer se kasniji prigovori neće uzeti u obzir.

Po završetku radova sav otpadni materijal na gradilišnoj deponiji potrebno je sortirati prema tipu, te odvesti na deponiju određenu od strane općine ili županije. Prilikom izvođenja obavezno se pridržavati svih pravilnika i standarda.

6. Limarski radovi

Limarske radove izvesti prema opisu u troškovniku, uz eventualne korekcije projektom predviđenih razvijenih širina i opisa detalja po izmjeri na licu mjesta. Radove izvoditi po pravilima struke i primjenjujući važeće opće i posebne tehničke propise i norme, naročito temeljem čl. 20. Zakona o tehničkim zahtjevima za prizvode i ocjeni sukladnosti (NN 80/13, 14/14), preuzetih:

Pravilnik o tehn. normativima za projektiranje i izvođenje završnih radova u građevinarstvu (Sl. list 21/90), te hrvatske norme:

HRN U.N9.053 - Građ. prefabr. elementi: Odvodnjavanje krovova i dijelova zgrada limenim elementima ili jednakovrijedno _____.



HRN U.N9.054 -Građ.prefabr.elementi: Pokrivanje krovnih
ravnina limom ili jednakovrijedno _____.

HRN U.N9.055 -Građ.prefabr.elementi: Opšivanja vanjskih
dijelova zgrada limom ili jednakovrijedno _____.

Ugrađeni materijali moraju biti kvalitetni i odgovarati
hrvatskim normama i to:

Limovi od aluminija i od aluminijskih legura HRN C.C4.020,
HRN C.C4.025, HRN C.C4.050 - 051, HRN C.C4.060 -
062, HRN C.C4.120, HRN C.C4.150, HRN C.C4.160 ili
jednakovrijedno _____.

Svi ostali materijali koji nisu obuhvaćeni normama moraju
imati certifikate od za to ovlaštenih institucija. Konzole -
nosače opšava, žljebova i cijevi izvesti iz pocinčanog
željeza ili iz običnog plosnog željeza zaštićenog
antikorozivnim sredstvom.

Lim koji naliježe na betonsku podlogu ili na podlogu od
opeke mora biti podložen sa krovnom ljepenkam.

Kod spajanja raznih vrsta materijala treba na pogodan
način izvesti izolaciju (premaz, izol.traka i sl.) da ne dođe
do galvanskog elektriciteta.

Ako je opis koje stavke izvođaču nejasan treba
pravovremeno, prije predaje ponude, tražiti objašnjenje od
naručitelja. Eventualne izmjene materijala te načina
izvedbe tokom gradnje moraju se izvršiti isključivo
pismenim dogovorom s projektantom i nadzornim
inženjerom. Sve višeradnje koje neće biti na taj način
utvrđivane, neće se priznati u obračun.

Izvođač je dužan prije izrade limarije uzeti sve izmjere u
naravi, a također je dužan prije početka montaže ispitati
sve dijelove gdje se imaju izvesti limarski radovi, te na
eventualnu neispravnost istih upozoriti nadzornog
inženjera, jer će se u protivnom naknadni popravci izvršiti
na račun izvođača limarskih radova.

Način izvedbe i ugradbe, te obračun u svemu prema
postojećim normama za izvođenje završnih radova u
građevinarstvu TU-XVII, po jedinici mjere u troškovniku i
stvarno izvedenim količinama na gradilištu.

Jedinična cijena treba sadržavati:

sav rad uključivo i uzimanje mjere na gradnji za izvedbu i
obračun,

sav materijal uključivo pomoćni te pričvrtni materijal,

sav rad na gradnji i u radionici,

sav transport i uskladištenje materijala,

čišćenje i miniziranje željeznih dijelova

dobavu i polaganje podložne ljepenke,

ugradbu limarije upucavanjem,

potrebne platforme, pokretnu skelu za montažu, kuke,

užad, ljestve,

ugradbu u žide ili sl. potrebnih obujmica, slivnika i sl.,

čišćenje od otpadaka nakon izvršenih radova,

zaštitu izvedenih radova do primopredaje.

Ovi opći uvjeti mijenjaju se ili nadopunjuju opisom pojedinih
stavki troškovnika.

**Opća napomena:**

Svi radovi, materijali i ugrađena oprema moraju biti u skladu sa trenutno važećim zakonima, propisima, normama i standardima.

Sve radove izvoditi uz upute i suglasnost predstavnika regionalnog Konzervatorskog ureda

TROŠKOVNIK GRAĐEVINSKO OBRTNIČKIH RADOVA

| Red ni broj | opis stavke | jedinične mjere | količina | jedinična cijena | ukupna cijena |
|-------------------|-------------|--------------------|----------|------------------|---------------|
|-------------------|-------------|--------------------|----------|------------------|---------------|

OPĆA NAPOMENA:

Sve radove izvoditi uz upute i suglasnost predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela.

I UREĐENJE GRADILIŠTA**a) OBRAČUN KOLIČINA**

- Obračun se vrši po m3, m2, m1 ili po komadu.

b) JEDINIČNA CIJENA

Jedinična cijena za obračun radova, pored navedenog u pojedinim stavkama uključuje i:

- U jediničnoj cijeni pojedine stavke sadržan je sav rad i materijal, uskladištenje, osiguranje od kvara ili krađe, svi prijenosi i prijevozi, tako da je jedinična cijena konačna.

Uvjeti nuđenja te uvjeti građenja iz poglavlja 3. Program kontrole kvalitete u glavnom projektu su sastavni dio svake pojedine stavke. Sve što je navedeno u njima, a nije u pojedinačnom opisu stavke smatra se uključenim u jediničnu cijenu.

1. Uređenje gradilišta

Uređenje gradilišta uključuje pripremu cjelokupne građevinske mehanizacije, njihovo dovođenje, postavljanje i puštanje u pogon za izvođenje zemljanih i građevinskih radova.

Navedeni uređaji i strojevi postavljaju se za potrebe gradilišta za potrebno vrijeme građenja.

Eventualno višekratno premještanje sadržano je u cijeni.

Odvoz i uklanjanje navedenih uređaja i strojeva s gradilišta uključeno je u cijenu

Priključci vode, struje i telefona moraju biti osigurani do završetka gradnje te uklonjeni po završetku radova.

Prilazni putevi, prostori za skladištenje te ostale površine moraju se osigurati te ukloniti po završetku gradnje.



Zaštitna građevinska ograda za osiguranje gradilišta, te osiguranje sigurnosti prometa oko gradilišta mora biti izgrađena te uklonjena po završetku gradnje.

U cijeni je sadržana gradilišna ograda sa ulaznim vratima, kemijski wc, kontejneri za reciklažno odvajanje otpada /posebno za šutu, plastiku, papir, stiropor, drvo, željezo/, svi potrebni privremeni priključci, gradilišni kontejneri za potrebe gradilišta, nadzora, prilazni putevi, građevinska mehanizacija

Izvođač je obavezan u roku od dva tjedna po primitku odnosno potpisu Ugovora o građenju dostaviti investitoru shemu uređenja gradilišta.

Javni i privatni putevi se moraju u slučaju onečišćenja od strane izvoditelja, po potrebi čistiti, a najmanje jednom dnevno, te po završetku radova moraju biti dovedeni u prvobitno stanje.

kom 1.00

2. Ploča gradilišta

Ploča gradilišta se mora stabilno postaviti, održavati, dovesti i urediti mjesto njene ugradnje kao što je predviđeno prema projektu uređenja gradilišta.

Ploča mora zadovoljiti slijedeće karakteristike:

otporna na vjetar, nevremena te na vlagu, postavljena na betonskim temeljima potrebna podkonstrukcija, stup, spojni materijal, nosači potreban premaz ploče i podkonstrukcije

Ploča gradilišta mora biti dobro vidljiva s javne prometnice i postavlja se u dogovoru s investitorom.

Tekst ploče gradilišta:

naziv i vrsta građevine koja se gradi

podaci o investitoru, projektantu, nadzoru i izvoditelju;

ukupno 10 osoba ili tvrtki s imenima, titulama, adresama,

brojevima telefona i faks, naziv tijela koje je izdalo

odobrenje na temelju koje se gradi, klasifikacijsku oznaku,

urudžbeni broj, datum izdavanja i konačnosti te dozvole.

dimenzije: 420x594 mm (Sukladno Pravilniku o sadržaju i izgledu ploče).

ploča gradilišta

kom 1.00

3. Isto kao st. 2 samo sa podacima Fonda EU koji financira radove i ostalim podacima vezano za financiranje

kom 1.00

4. Čišćenje terena oko objekta nakon završetka svih radova na objektu, kao i poslije svake faze rada na objektu. Stavka obuhvaća utovar otpadnog materijala u prijevozno sredstvo i odvoz na deponij koji odredi investitor (do 20 km).

Obračun po m² očišćene površine oko objekta.

m² 1,000.00

5. Dobava i zaštita kamenog poda s daskama u dva reda (dvostrukim) i dvostrukom folijom debljine min 0,25 mm.

Obračun po m² zaštićenog poda.

m² 350.00



6. Zaštita kompletnog inventara unutar crkve od oštećenja i prašine tijekom radova. Zaštita propovjedaonice, klupa i drugi masivni inventar daščanom konstrukcijom i oplatom na licu mjesta, uključujući zaštitu od prašine (zaštitna paropropusna folija i geotekstil). Sve prema naputku nadležnog konzervatorskog odjela. Radove mogu provesti pravne ili fizičke osobe ovlaštene od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan zaštite i evakuacije dostaviti nadležnom Konzervatorskom odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal, skele, transport i privremeno spremište. Obračun po ortogonalnoj projekciji zaštite inventara.
- m2 400.00
7. Prije početka radova potrebno je na licu mjesta provesti zaštitu glavnog oltara Presvetog Trojstva, bočnih oltara Sv. Antuna Padovanskog i Sv. Križa uz trijumfalni luk, oltara Srca Isusova u brodu, propovjedaonice i krstionice. Radove mogu provesti pravne ili fizičke osobe ovlaštene od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan zaštite i evakuacije dostaviti nadležnom Konzervatorskom odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal, skele, transport za : Demontažu i ponovnu montažu mobilnih dijelova i skulpturalne plastike; Omatanje mobilnih dijelova zaštitom protiv prašine (zaštitna folija ili geotekstil); Deponiranje mobilnih elemenata unutar gabarita oltara ili propovjedaonice; Zaštitu oltara i mobilnih dijelova te propovjedaonice daščanom konstrukcijom i oplatom uključujući zaštitu od prašine (zaštitna folija i geotekstil). Obračun po kompletu.
- kompl 1.00
8. Prije početka radova potrebno je provesti pažljivu demontažu, adekvatnu zaštitu te evakuaciju orgulja i sviraonika u privremeno spremište. Spremište treba imati adekvatne mikroklimatske i sigurnosne uvjete a osigurava ga Investitor. Radove mogu provesti pravne ili fizičke osobe ovlaštene od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan zaštite dostaviti nadležnom Konzervatorskom odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal, skele i transport. Stavka uključuje i povrat i ponovnu montažu do potpune funkcionalnosti orgulja.
- kom 1.00



- 9 Prije početka radova potrebno je izvršiti stabilizaciju i konsolidaciju žbuke svodova lađe i svetišta. Radove mogu provesti pravne ili fizičke osobe ovlaštene od strane Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova. Izvoditelj radova dužan je plan radova dostaviti nadležnom Konzervatorskom odjelu na potvrdu, a po završetku radova elaborat izvršenih radova sa prikazom stanja i katalogom svirala. Stavka uključuje sav potreban rad, materijal i skele za: 1. Injektiranje i podljepljivanje žbuke. Potrebno je pregledati cjelokupnu površinu svodova svetišta i lađe te dijelove koji nisu u kontaktu sa nositeljem stabilizirati.; 2. Opšivanje, lokalno injektiranje te zapunjavanje pukotina vapnenim mortom. Sve vidljive pukotine žbuke svodova svetišta i lađe potrebno je formirati tako da se omogući opšivanje žbuke, lokalno injektiranje te popunjavanje pukotina vapnenim mortom; 3. Zaštitu zidnog oslika podljepljivanjem i japan papirom i druge potrebne radove kako bi se oslik sačuvao za postupak restauraciju i prezentacije.
- m2 420.00
- 10 Provedba restauratorskih istraživanja i dokumentiranja u slučaju nalaza povijesnih struktura nakon skidanja žbuke interijera ili eksterijera. Stavka predviđa rad restauratora na sondiranju i čišćenju nalaza, izradu orto-fotografije nalaza u kontekstu snimke postojećeg stanja te izradu izvješća o nalazima. Radove mogu provesti pravne ili fizička osoba ovlaštena od Ministarstva kulture i medija za obavljanje predmetnih poslova.
- kom 1.00

I UREĐENJE GRADILIŠTA UKUPNO:**II DEMONTAŽE I RUŠENJA****NAPOMENA:**

Jedinične cijene stavaka sadrže sve potrebne radnje za uklanjanje građevinskih elemenata, kao čišćenje, sortiranje, prijenose, prijevoze, deponiranje u prostoru ili izvan zgrade, skladištenje i transportiranje na mjesto koje odredi nadzorni inženjer investitora.

Sav demontirani i porušeni materijal odvesti na gradski deponij, a troškove obuhvatiti jediničnom cijenom jer se nikakvi troškovi odvoza neće posebno priznavati.

1. Izvedba pripremnih radova prije rušenja i sanacije (plan rušenja, kontrola i određivanje točnih geodetskih visina, provjera mjera i veličina postojeće konstrukcije, kontrola priključaka instalacija) i drugi pripremni radovi koje je potrebno izvesti kako bi se mogao definirati opseg radova, potrebni zahvati na objektu, te izraditi plan aktivnosti, te osigurati sve uvjete za siguran rad.

Radove je obavezan izvršiti izvođač radova prije nego pristupi izvođenju, a naročito se odnose na pregled konstrukcije, ostalih važnih elemenata koje odredi stručna osoba, kako bi se ocijenilo stanje i potrebna sanacija ili zamjena, a što je zbog nemogućnosti pristupa kod snimanja objekta bilo nemoguće točno utvrditi.



Radovi na zgradi izvode se u svemu prema projektu i detaljima projektanta, a sve radnje vezano za stabilnost konstrukcije potrebno je usaglasiti sa statičarem nakon provjere postojećeg stanja.

kom 1.00

2. Demontaža i iznošenje postojećeg dijela inventara i opreme.

Prije nuđenja ove stavke potrebno je izvršiti uvid na licu mjesta.

Stavka uključuje odvoz opreme i namještaja na deponij ili na mjesto koje odredi investitor do ponovnog korištenja.

Pažljiva demontaža i iznošenje klupa. Klupe vjernika i klupe ministranata oko oltara.

tura kamiona 5t

tura 10.00

sati radnika

h 50.00

3. Demontaža postojećeg pokrova od bakrenog lima, dotrajale daščane oplata, krovne folije i limarije. Ova stavka se predviđa za demontažu završnog pokrova zbog eventualnih dijelova dotrajale i trule krovne konstrukcije a uz suglasnost nadzorne službe te predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela. Odvoz na deponiju i zbrinjavanje. Obračun po m2 kose krovne površine.

m2 100.00

4. Demontaža i skidanje gromobranskih traka krova crkve s držačima. Odvoz na deponiju i zbrinjavanje.

m 60.00

5. Demontaža i skidanje tipskih snjegobrana s krova crkve. Odvoz na deponij i zbrinjavanje. Obračun po m kompletno demontiranog snjegobrana.

m 20.00

6. Demontaža i skidanje polukružnog visećeg žlijeba. U stavku uključiti odvoz na deponij te zbrinjavanje. U stavku uključiti i demontažu svih limenih opšava. Obračun po m kompletno demontiranog žlijeba.

m 120.00

7. Demontaža i skidanje vertikalne oborinske odvodnje krovne vode, koljena u sudaru vertikalna i horizontalna crkve te nastavak krovnih vertikalna od lijevano željezne cijevi. U stavku uključiti odvoz deponij te zbrinjavanje. U stavku uključiti sve radnje i materijal te kompletnu demontažu do potpune gotovosti. Obračun po m kompletno demontirane vertikalne.

m 130.00

8. Čišćenje površina na tavanu crkve od izmeta goluba uz adekvatnu sanitarnu opremu, stavka obuhvaća i sve potrebne radnje čišćenja šute, ostataka građevinskog materijala. U stavku je potrebno uključiti ručni istovar uz teške uvjete rada. Obračun po m2 tlocrtne površine krovništa crkve.

m2 420.00

9. Otucanje žbuke sa površina svodova na tavanu kao i u unutrašnjosti ispod kora a sve u dogovoru sa nadležnim Konzervatorskim odjelom te čišćenje fuga.

Šutu odvesti na deponiju i zbrinuti.

Obračun po m2 kompletno očišćenog svoda.

m² 420.00

**10 Čišćenje svodova od pune opeke/kamena.**

Grubo i fino čišćenje, uključeno četkanje i otprašivanje/pranje po nekoliko puta. Ukoliko je potrebno stavka uključuje i čišćenje šprica te eventualno brušenje površine. Čišćenje do potpune gotovosti za daljnju fazu radova. Sve faze čišćenja potvrditi sa nadzorom.

Obračun po m² tlocrtne površine tavana crkve i prostor ispod kora te ostatak crkve u dogovoru s nadležnim Konzervatorskim odjelom.

- svodovi m² 420.00

11 Štemanje šliceva za razne instalacije. Kompletan rad i materijal. Odvoz šute na gradsku deponiju.

- utori dim 5x5 cm m' 50.00

- utori dim 5x10 cm m' 50.00

12 Demontaža svih postojećih drvenih stepenica tornja crkve visine od cca 3 - 4.0 m, 3 razina podesta dimenzije cca 2,70 x 2,90 m.

Obračun po kompletu komplet 1.00

13 Štemanje zidanog zida za izvedbu horizontalnih serklaža u crkvi i na tornju kao i za potrebe usidrenja horizontalne rešetke te potrebe betoniranja ab greda. Odvoz šute na deponiju sa zbrinjavanjem. U stavku uključiti i ručni prijenos šute.

Obračun po m³ odštemanog zidanog zida. m³ 55.00

14 Rušenje postojećih stepenica na dijelu prema potkrovlju. Sve prema detaljima iz projekta. U stavku uključiti odvoz šute na deponiju sa zbrinjavanjem. U stavku je uključeno rušenje svih slojeva poda, završne obloge te same konstrukcije, do potpune gotovosti kao priprema za izvedbu novih ab stepenica. Obračun po m³ porušenog stubišta.

m³ 10.00

15 Rušenje svih slojeva poda u prostoru kora i iznad svoda tornja za potrebe izvođenja tlačne ploče. Ruše se svi slojevi do nosive konstrukcije. Potrebna je pažljiva demontaža šute (u slojevima po 10 cm) kako ne bi došlo do novih oštećenja stropova. Slojevi uključuju sve slojeve; glazuru, izolaciju i završni sloj. Ukupna debljina slojeva cca 30-100 cm. Odvoz šute na gradski deponij. Obračun po m³.

m³ 70.00

16 Demontaža limenog pokrova na glavnom zidu pročelja, r.š. cca 100 cm. Odvoz na deponiju i zbrinjavanje. Obračun po m kompletno demontiranog lima.

m 25.00

17 Demontaža bakrenog lima r.š. 50 cm debljine 0,7 mm koji se ugrađuje na spoju zabatnog zida i krovšta i na spoju zidova tornja i crkve. Obračun po m demontiranog lima.

m' 30.00

18 Pažljiva demontaža kamenih klupčica prozora, i ponovna montaža. U stavku uključiti odvoz na spremište i zbrinjavanje. Obračun po m² demontirane i montirane kamene klupčice.

m² 30.00



- 19** Demontaža i rušenje postojeće betonske ploče oko crkve crkve. U stavku uključiti odvoz na deponij i zbrinjavanje. Sve u dogovoru sa predstavnikom nadležnog Konzervativnog odjela. Obračun po m3 deponirane površine.
- m3 50.00
- 20** Demontaža i ponovna montaža radijatora i sustava za grijanje za potrebe izvođenja FRGM-a po zidovima. U stavku uključiti demontažu, odvoz na spremište te ponovnu montažu. Obračun po kompl.
- kompl 1.00
- 21** Skidanje gornje kupole sa zvonika sve do vrha zidane konstrukcije. Stavka se izvodi za potrebe izvođenja radova u zvoniku kao i na samoj kupoli. Stavka se može izvoditi jedino uz suglasnost predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela. Prije skidanja kupole potrebno je ojačati konstrukciju kupole, te svu drvenu konstrukciju. Stavka obuhvaća skladištenje kao i ponovnu montažu iste. U cijenu stavke potrebno je uključiti i dizalicu te sav potreban rad i materijal koji je potreban da se rad izvede. Kupolu je potrebno skinuti u jednom komadu i osigurati do ponovne montaže. A prije skidanje ju je potrebno odvojiti od baze zvonika.
- kompl 1.00
- 22** Demontaža i ponovna montaža zvona i sve pripadajuće opreme. Stavka se izvodi za potrebe izvođenja radova u zvoniku, stavka se može izvoditi jedino uz suglasnost predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela. Zvona je potrebno skinuti sa zvonika s gornje strane nakon uklanjanja kape zvonika te ih skladištiti na za to predviđeno mjesto. Zvona se spuštaju s vrha zvonika pomoću ručne dizalice. Demontažu zvona obavlja stručna osoba. Stavka uključuje i sve dodatne mjere zaštite ljudi i građevine kako bi se zahvat proveo bez materijalne štete. Obračun po kompletu do potpune gotovosti.
- kompl 1.00
- 23** Demontaža postojećeg pokrova od utorenog crijepa, dotrajale daščane oplata, krovne folije i limarije. Ova stavka se predviđa za demontažu završnog pokrova zbog eventualnih dijelova dotrajale i trule krovne konstrukcije a uz suglasnost nadzorne službe te predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela. Odvoz na deponiju i zbrinjavanje. Obračun po m2 kose krovne površine.
- m2 150.00
- 24** Razni nepredvidjeni radovi koji se mogu pojaviti u tijeku rušenja i pripreme gradjenja. Svi radovi će se evidentirati u građevinskom dnevniku i odobriti uz suglasnost odgovornog projektanta i predstavnika investitora.
- NKV sati 100.00
- PKV sati 100.00
- VKV sati 100.00

II DEMONTAŽE I RUŠENJA UKUPNO :

**III SKELA**

1. Izrada, dobava i postava fasadne željezne cijevne skele, te demontaža iste i odvoz sa gradilišta nakon završetka radova.

Skela se izvodi prema postojećim propisima HTZ i zaštite na radu.

Pod - radni hodnik skele izvesti će se od mosnica debljine 4.8 cm i širine 25 cm. Neposredno iznad poda treba izvesti punu daščanu ogradu visine 20 cm u svrhu zaštite od padanja materijala na prolaznike. Visina ograde sa vanjske strane skele iznosi 120 cm.

U jediničnu cijenu uključen je i zaštitni juteni ili plastični zastor kojim se mora obuhvatiti u cijelosti širina i visina radova na pročelju i dvorištu kako bi se spriječilo padanje žbuke i materijala na javnu prometnu površinu i u dvorište i kako bi se radovi na uređenju zaštitili od izravnih utjecaja sunčevih zraka.

Posebnu pažnju treba obratiti na samu izvedbu fasadne skele.

Sidrenjem u objekt skela se mora osigurati od prevrtanja.

Skela se oslanja i učvršćuje vijcima M12 preko metalnih podložnih papučica i fosni u čvrstu i stabilnu podlogu.

Skelu je potrebno uzemljiti i osigurati od udara groma. Skelu treba izvesti sa svim potrebnim ukrućenjima uz propisnu signalizaciju obavještajnim pločama sa svjetiljkama narančaste boje od sumraka do svanuća, a prema odobrenju nadležnih organa i nadzornog inženjera.

Isto tako treba predvidjeti pomične željezne penjalice za vršenje nadzora nad izvođenjem radova i za vertikalnu komunikaciju.

Prije izvedbe skele izvođač je dužan izraditi projekt skele što je u cijeni stavke.

Obračun se vrši po m² vertikalne projekcije 1,800.00

2. Dobava postava i skidanje tunelske skele za prolaz pješaka.

Skela izrađena od bešavnih cijevi i potrebnih spojnih elemenata, sa svim potrebnim ukrućenjima i sidrenjima.

Pokrov tunela izraditi od mosnica položenih jedna do druge, a preko njih postavljena ljepenka s preklopima min. 10 cm ili PVC foliju.

Prema ulici izvesti ogradu tunela od pune, glatke oplata iz prešanih ploča visine 1,0-1,2 m, u svrhu zaštita pješaka od prometa u kretanju. Nakon postave skele potrebno je izvesti svu signalizaciju (rasvjeta, putokazi i sl.) kako to nalažu postojeći HTZ propisi.

Izvođač radova dužan je u nivou pločnika izvesti ograđeni prostor za odlaganje potrebnih materijala, a u skladu s rješenjem o zauzimanju javno-prometne površine, što je uključeno u cijenu skele. Prije izvedbe skele izvođač je dužan izraditi projekt skele što je u cijeni stavke. Obračun se vrši po m² vertikalne projekcije površine skele. U cijenu uračunati i naknadu za zauzimanje javne površine.

m² 10.00

3. Zaštita otvora prozora na pročeljima objekta pri izvođenju fasaderskih radova PVC folijom debljine 0,20 mm pričvršćena okvirima od letvica na okvire prozora.



Dobava, izrada, postava i demontaža te odvoz na deponij
nakon izvedbe. Kompletan rad i materijal.

Obračun se vrši po m2 izvedene zaštite. m² 120.00

4. Isto kao st. 1 samo skela oko tornja sa premošćenjem
krova crkve. Visina tornja cca 25 m.

Obračun po m2 postavljene skele m² 610.00

5. Doprema, montaža, demontaža i otprema radne skele
unutar crkve. Skela izvedena od bešavnih cijevi i
odgovarajućih spojnika. Skelu prilagoditi zahtjevima obrade
zidova i stropova (žbukanje i/ili ličenje). Obračun po m3
postavljanja skele. Skela se izvodi za potrebe injektiranja i
ugradbe zatega, zidarskih i ličilačkih radova.

Skela se izvodi prema postojećim propisima HTZ i zaštite
na radu.

Treba predvidjeti pomične željezne penjalice za vršenje
nadzora nad izvođenjem radova i za vertikalnu
komunikaciju.

Skela unutar crkve na max visini stropa od cca 11 m. m3 3,800.00

6. Isto kao st. 5 samo skela u tornju crkve.

m3 220.00

III SKELA UKUPNO :

IV DRENAŽA OKO CRKVE

- 1 Iskop drenažnih rovova u materijalu
"C" kategorije (OTU 2.5).
Rad obuhvaća iskop, utovar, prijevoz
i istovar materijala na deponiju.
U cijenu ulazi i grubo planiranje
dna rova u projektiranom nagibu,
koji mora biti min. 0,3%.
Obračun se vrši po m3 iskopanog materijala
mjereno u sraslom stanju.

m3 100.00

- 2 Izrada nepropusnog sloja od gline (betona)
C 16/20 na dnu drenažnog rova.
Rad izvesti prema O.T.U. 2.10.5.
Obračun se vrši po m3 izrađenog
sloja.

m3 10.00

3. Nabava, doprema i postavljanje
plastičnih drenažnih cijevi f 10 cm. Ukoliko ponuđač nudi
drugi materijal obavezno navesti koji.
Cijevi se postavljaju na podlogu od
betona C 8/10 na dnu drenažnog rova.
Pokrivanju i zatrpavanju cijevi može
se pristupiti kad to odobri nadzorni
inženjer nakon pregleda izvršenih radova.
Rad izvesti prema O.T.U. 4.2.3.
Obračun se vrši po m' pravilno po-
stavljene drenažne cijevi.

m' 120.00

4. Ispuna drenažnih rovova filterskim
materijalom.
Položene drenažne cijevi oblažu se
slojem krupnijeg šljunka ili dro-
bljenje kamena sitneži granulacije



10 do 16 mm a iznad toga postavlja se sitniji granulirani
šljunak 4-8 mm. Pri tome obratiti naro-
čitu pažnju da se strane rova ne
oštete i da se zemljani materijal
ne pomiješa sa ispunom.

Stavka obuhvaća nabavu, dopremu i
ugradnju filterskog materijala.

Radovi se imaju u svemu izvesti

prema projektu i O.T.U. 4.2.3.

Obračun po m³ ugrađenog filterskog
sloja.

m³ 70.00

5. Dobava i ugradnja geotekstila 300g za zaštitu granuliranog
šljunka, a i same drenažne cijevi.

Obračun po m² ugrađenog geotekstila

m² 70.00

6. Zatrpavanje rova sa gornje strane materijalom iz iskopa.

m³ 10.00

7. Dobava, nasipavanje, nabijanje i planiranje drobljenog
kamena granulacije 0-30 mm u slogu debljine 20 cm, na
mjestu opločenja oko zgrade.

Zbijenost posteljice treba iznositi minimalno 30 Mpa, a istu
kontrolirati na svaki cca 100 m² izvedenog tamponskog
sloja.

Obračun po m³ ugrađenog šljunka.

m³ 15.00

8. Izrada upojnog bunara na koji se spaja drenaža.

Drenaža se izvodi od betonske cijevi Ø80 cm dva kom
koja se ugrađuju u iskopanu rupu dubine 2,20 m. Cijev se
prforira sa rupom Ø3 cm za propusnost.

Iznad cijevi izvodi se armirano betonska ploča debljine 20
cm u koju se ugrađuje lijevanu željezni poklopac.

Obračun po kompletu izvedbe upojnog bunara.

komplet 1.00

IV DRENAŽA OKO CRKVE UKUPNO:

V TESARSKI RADOVI

1. Ukrućivanje drvene konstrukcije platformi. Dobava i izrada
novog drvenog podesta i stepenica od drveta tipa ariš u
zvoniku. Izvode se 3 drvena podesta dimenzija cca 270 x
290 cm od fosni debljine 2,4 cm u tri sloja, koje je
potrebno povezati sa zidanim zidovima preko ankera φ
16/100 cm (obračun je putem druge ugovorne stavke).
Dobava i izrada nosivih greda dimenzije 18/20, po potrebi
se izvode grede. Stepene su kraka - duljine od 3,00- 4,00
m i sastoje se od dvije grede dimenzija 16/18 i gazišta.
Stepenice su širine 100 cm i imaju drveni rukohvat.

Obračun po kompletu.

kompl 1.00

V TESARSKI RADOVI UKUPNO:

**VI ARMIRANOBETONSKI I ARMIRAČKI RADOVI****1. Betoniranje horizontalnih serklaža**

Izvedba horizontalnih serklaža na vrhu nosivih zidova od opeke/kamene građe u crkvi ispod nazidnica u cilju povezivanja zidova te ab serklaži preko lukova u razini potkrovlja.

Horizontalni serklaž presjeka 30 x min 60 cm (ovisi o mogućnosti izvedbe na licu mjesta, po mogućnosti u širini čitavog zida broda 90 - 105 cm, svetište 120 cm te sakristije 45, 60 i 90 cm) uz nazidnicu izvesti kontinuirano nad obodnim (unutarnjim) zidovima crkve. Serklaž izvesti svježim betonom klase C25/30, razreda izloženosti XC1. Podrazumijeva sav rad i materijal, sve prijevoze i prijenose, podupiranja, rad na izradi, ugradnji i njezi betona, te eventualno crpljenje vode. Nabava, prijevoz i oplata uključeni su u stavku. Rad na visini od cca +11.00m

Obračun po m3 C25/30
Armatura kvalitete B 500B
Oplata

m3 45.00
kg 4,000.00
m² 120.00

-
-
-
-
-

2. Betoniranje horizontalnih serklaža tornja zvonika

Izvedba horizontalnih serklaža na vrhu nosivih zidova od opeke/kamene građe tornja zvonika ispod nazidnica.

Horizontalni serklaž presjeka 40 x 30 cm (ovisi o mogućnosti izvedbe na licu mjesta, po mogućnosti u širini čitavog zida) uz izvesti kontinuirano nad obodnim (unutarnjim) zidovima tornja. Serklaž izvesti svježim betonom klase C25/30, razreda izloženosti XC1.

Podrazumijeva sav rad i materijal, sve prijevoze i prijenose, podupiranja, rad na izradi, ugradnji i njezi betona, te eventualno crpljenje vode. Nabava, prijevoz i oplata uključeni su u stavku. Rad na visini od cca +23m

Obračun po m3 C 25/30
Armatura kvalitete B 500B
Oplata

m3 5.00
kg 450.00
m² 10.00

-
-
-
-

3 Dobava i ugradnja ankera Ø 16 koji se buše u postojeće zidove za sidrenje armirano-betonskih serklaža. Detalj ankera prema projektu.

Sidra su dužine 100 cm i postavljaju se na svakih 100 cm - za zidove; na luku na svakih 80 cm dubine 60 cm; u zvoniku na svakih 80 cm dubine 100 cm.

Sidra su injektirana u zidu sa epoksi smolom.

Obračun po kom ugrađenog ankera.

kom 200.00

-
-

4 Betoniranje AB tlačne ploče debljine 8 cm za stabilizaciju stropa u horizontalnoj ravnini - prostor kora i prostor tornja.

-



Prije izvođenja AB ploče potrebno je postupno uklanjanje slojeva postojećeg poda i ispune (šute), u slojevima po 10 cm, kako ne bi došlo do novih oštećenja stropova. Nakon toga je potrebno ispuniti prostor između njih laganim betonom do visine ispod budućih slojeva poda - ovaj rad se izvodi jedino u slučaju izravnjanja površine kao pripreme za izvedbu tlačne ploče.

Tlačna ploča se izvodi do zidova (ne ušlicava se) i nastavlja se kroz zid sidrenim vezama $\Phi 16/100$ cm, $L=1.3$ m. Šipka za sidrenje ulazi u zid do otprilike 2/3 širine zida. Za postavljanje šipki pripremiti rupe $\phi 50$ ili slično, te ih nakon postavljanja injektirati mortom tipa MAPE GROUT ili jednakovrijedno _____.

| | | | |
|------------------|----|--------|---|
| a) beton C 25/30 | m3 | 9.00 | - |
| b) armatura | kg | 800.00 | - |

6. Dobava i betoniranje ispune prostora nakon izvedbe čišćenja šute, laganim betonom. Ova stavka se može izvoditi samo uz odobrenje nadzora za potrebe izravnjanja površine prije betoniranja tlačne ploče.

U cijenu uključiti sva podupiranja i oplatu. Obračun po m3 ugrađenog betona.

| | | | |
|-----------------|----|-------|---|
| a) lagani beton | m3 | 10.00 | - |
|-----------------|----|-------|---|

- 7 Dobava betona i betoniranje ab stubišta kora, sve prema detaljima iz projekta. Beton C 25/30. U cijenu uključeno spravljanje, doprema i ugradnja, te zaštita betona, izrada, montaža i demontaža oplata. Obračun po m3 ugrađenog betona i m2 oplata.

U stavku je uključeno i dobava, izrada, siječenje, savijanje, postava i vezivanje armature. Armiranje se izvodi prema projektu i nacrtima, rebrasta armatura B500B. Obračun po kg ugrađene armature.

Potrebno je stepenice uz postojeće zidove od opeke povezati sa armaturnim koševima. Sve prema detalju iz projekta.

| | | | |
|-------------|----|----------|---|
| a) beton | m3 | 15.00 | - |
| b) oplata | m2 | 100.00 | - |
| c) armatura | kg | 1,500.00 | - |

- 8 Dobava betona i betoniranje ab greda u razini ulaza iz tornja zvonika u potkrovlje, b/h = 30/80 cm, predviđene za sidrenje čelične konstrukcije tornja. Ab grede se izvode kroz zidove zvonika te se na oba kraja povezuju sa horiz. serklažima izvedenim u vrhu zidova crkve. U tom dijelu, zid je potrebno odštemati provući armaturu i zabetonirati. U cijenu uključeno spravljanje, doprema i ugradnja, te zaštita betona, izrada, montaža i demontaža oplata. Obračun po m3 ugrađenog betona i m2 oplata. U stavku je uključeno i dobava, izrada, siječenje, savijanje, postava i vezivanje armature. Armiranje se izvodi prema projektu i nacrtima, rebrasta armatura B500B. Obračun po kg ugrađene armature.

| | | | |
|----------|----|--------|---|
| | m3 | 10.00 | - |
| oplata | m2 | 60.00 | - |
| armatura | kg | 100.00 | - |



- 9 Dobava i ugradnja ankera $\phi 16$ za potrebe izrade tlačne ploče. Duljine $l=1.0/1.3$ m. Šipka za sidrenje ulazi u zid do otprilike $2/3$ širine zida. Za postavljanje šipke potrebno je pripremiti rupe $\phi 50$ te ih nakon postavljanja injektirati epoksi mortom. Sve prema nacrtu u projektu. Obračun po metru dužnom kompletno postavljene šipke.

m 300.00

- 10 Podbetoniravanje postojećih temelja zvonika za potrebe ojačanja - vrši se kampadno, a sve prema detalju iz projekta. Izvodi se temeljna ab ploča podbetonirana ispod postojećih temelja nosivih zidova zvonika (1 m). Izvodi se nova temeljna ploča sve do razine donje kote slojeva novog poda. Prvo se betonira doji dio ploče u razini podbetoniranih segmenata, a zatim gornji dio. Potrebno je prije betoniranja izvršiti pripremne radove za postavu čeličnih lamela kao i samu postavu jer čelične lamele moraju biti usidrene u temeljnu ploču. Ovom stavkom obuhvaćen je potreban iskop (rušenje svih postojećih slojeva), betoniranje, postava oplata i armature. Prije nuđenja obavezno pogledati nacrt. Potrebno je provesti ispitivanje kako bi se utvrdile stvarne dimenzije temelja te ukoliko postoje razlike obavijestiti projektanta o istome. Obračun je po količinama stvarno izvedenih radova.

- a) iskop u tlu "c" kategorije (rušenje svih slojeva poda), stavkom obuhvatiti i ručni iskop

m3 100.00

-

- b) oplata

m2 100.00

-

- c) armatura kvalitete B 500 B

kg 8,000.00

-

- d) beton klase C25/30, razred izloženosti xc1

m3 80.00

-

VI ARMIRANOBETONSKI I ARMIRAČKI RADOVI UKUPNO:

-

VII ZIDARSKO FASADERSKI RADOVI:

NAPOMENA:

1. Nakon podizanja skele, žbuku na pročelju treba detaljno pregledati u suradnji sa nadzornim inženjerom i predstavnikom nadležnog Konzervatorskog odjela i upisati u građevinski dnevnik.

2. Ako se prilikom skidanja žbuke na nekim vijencima naiđe na montažnu podkonstrukciju /drvenu ili metalnu/ potrebno je provjeriti da li je ta podkonstrukcija zdrava prije njenog ponovnog zatvaranja.

3. Na mjestima oslika žbuka se ne uklanja. Prije skidanja žbuke potrebno je detaljno snimiti profilacije i izraditi šablone (jedna šablona za jednu profilaciju) a što treba uračunati u cijenu. Sve snimljene profilacije je potrebno dati na odobrenje predstavniku nadležnog Konzervatorskog odjela.



- 1** Prije otucnja žbuke potrebno je detaljno snimiti profilacije na građevini, korigirati profilacije i izraditi šablone. Izrada šablona linijskih profilacija eksterijera i interijera građevine. Šablone se izrađuju od metala ili vodootporne šperploče (ili slično) uz prethodno čišćenje i retuširanje profila. Predviđa se izrada šablona za završni vijenac građevine i kapitule pilastra na pozicijama prema odabiru nadležnog konzervatora. Stavka uključuje sav potreban materijal, pripremu rad i skelu. Šablone treba dati na uvid i odobrenje predstavniku nadležnog Konzervatorskog odjela koji potvrđuje njihovu ispravnost upisom u građevinski dnevnik. Šablone upotrebljavati uz obaveznu postavu vodilice/jedna šablona za jednu profilaciju bez obzira na broj pomoćnih šablona. Jedinična cijena uključuje komplet šablona za grubu i finu žbuku. Obračun po kompletu.

| | | |
|---|-------|------|
| a) profilacija vijenca zvonika (1); r.š. cca 300 cm; 45 ivica | kompl | 1.00 |
| b) profilacija vijenca zvonika (2) r.š. cca 140 cm; 16 ivica | kompl | 1.00 |
| c) profilacija vijenca crkve; r.š. 80 cm 20 ivica | kompl | 1.00 |
| d) stup kora; r.š. 60 cm 20 ivica | kompl | 1.00 |

- 2** Rezanje i otucanje kompletne postojeće žbuke sa pročelja crkve i zvonika. Posebna pažnja na štukature, pažljivo ručno obijanje oko profilacija, dekora. U stavku uključiti i sva potrebna snimanja i izrade profilacija, u svemu prema uputama iz napomene.

Žbuka je raznih debljina od 3-7 cm. Odvoz šute na deponij sa zbrinjavanjem. Dio fasade na kojem se nalazi oslik se ne otucava!

Obračun po m² otučene žbuke ortogonalne projekcije pročelja sa odbitkom otvora plohe i kamenih dijelova pročelja, bez dodataka na profilacije, uključivo i podgled strehe. U stavku uključiti utovar i odvoz otpadnog materijala na deponiju, zbrinjavanje.

| | | |
|--|----------------|----------|
| a) žbuka kompletnog pročelja crkve i tornja | m ² | 2,500.00 |
| b) sve tipove vijenaca - vijenci zvonika i crkve | m | 200.00 |

- 3** Rezanje i otucanje žbuke sa unutarnjih zidova crkve, stupova i zidova tornja. Žbuka je raznih debljina od 1-5 cm. Odvoz šute na deponij sa zbrinjavanjem.

Obračun po m² otučene žbuke. Uklanja se žbuka u dogovoru sa predstavnikom Konzervatorskog odjela.

m² 1,400.00

- 4** Strojno četkanje i usisavanje prašine zidova te pranje zidova pročelja nakon otucanja žbuke vodom pod pritiskom /do 200Ba/; čišćenje visokotlačnim čistačem pod tlakom do 300 bara. U stavku uključiti i skidanje vapnenog šprica/morta. Obračun po m² pročelja.

m² 3,900.00

- 5** Zamjena oštećenih, otkrnutih opeka ili kamena te učvršćivanje cijelih "klimavih" punih opeka u zidovima. Puna opeka širine 16 cm, u svemu kao postojeća ili komadi kamena u produžnom cementnom mortu. Kompletan rad i materijal u cijeni.

m³ 100.00



- 6 Prskanje pročelja i unutarnjih zidova tornja i crkve sa kojeg je skinuta žbuka, kao i dijela gdje nije bilo žbuke, vapnenim špricom uz prethodno navlaživanje vodom. Napomena: u cijenu uključiti nabacivanje većim uleknućima kako bi se zidovi doveli u vlastitu ravninu. Veća uleknuća do 5 cm izvesti uz prethodni upis nadzornog inženjera u građevinski dnevnik.

Obračun po m².

m²

3,900.00

7 GRUBA I FINA VAPNENA ŽBUKA

Ručno žbukanje ravnih površina pročelja i plitkim utorima, stupova i profilacija oko prozora grubom vapnenom žbukom. Na djelomično očvrslu vapneni špric prethodno navlažen vodom nanositi GRUBU VAPNENU ŽBUKU u debljini do najviše 25 mm u jednom sloju, izravnati aluminijskom H letvom i zagladiti gleterom. Kod potrebnih većih debljina žbuku nanositi u više slojeva, uvijek na prethodno očvrslu, nahrenjavljenu prvi sloj (nakon najmanje 7 dana). Očvrslu mort nahrenjavljenu rešetkastim gleterom. Naredna tri dana nanešenu žbuku lagano prskati čistom vodom (njegovati).

U sloju vapnene žbuke izraditi profilacije koristeći unaprijed izrađene i od strane konzervatora odobrene "šablone".

Veća uleknuća-do 5 cm-izvesti uz prethodni upis nadzornog inženjera u građevinski dnevnik.

Dijelove pročelja gdje je žbuka deblja treba rabicirati, a žbuku nanositi u više slojeva. Na mjestima gdje treba izvesti još i nadžbukavanje istaka u žbuci ili izvlačiti vijence i sl. Podložnu žbuku završno izbrazdati.

Koristiti potrebnu oplatu i letvice kod žbukanja plitkih užljebina i istaka /horizontalne užljebine vel.1/1cm, pilastri,podnožja pilastara i sl./ Obračun po m² vertikalne projekcije pročelja / prozori nisu odbijani/.

VAPNENA ŽBUKA granulacije do 4 mm

Razredba prema HRN EN 998-1: GP CS I Wc 0

Gustoća suhog očvrsllog morta (HRN EN 1015-10) ≈ 1850 kg/m³

Tlačna čvrstoća (HRN EN 1015

11) CS I (0,4 – 2,5 N/mm²)

Čvrstoća prionjivosti (HRN EN 1015-12) ≥ 0,1 N/mm²,
SL:B

Koeficijent paropropusnosti μ, (HRN EN 1015-19) ≤ 15

Kapilarna vodoupojnost (HR EN 1015-18) Wc 0

Toplinska provodljivost,λ (HRN EN 1745) 0,82 W/mK

Razredba reakcije na požar (HRN EN 13501-1) A 1

Maksimalna debljina nanosa 20 mm u jednom sloju ili jednakovrijedno _____.

FINU VAPNENU ŽBUKU nanositi na vodom nalaženu grubu vapnenu žbuku u debljini do najviše 10 mm i izravnati letvom. Nakon djelomičnog očvršćivanja (vezanja) zafilcati spužvastim gleterom, ali tako da se površina ne zaglađuje predugo kako bi se spriječilo moguće izvlačenje veziva na površinu.



FINU VAPNENU ŽBUKU nanositi nakon najmanje 14 dana na vodom navlaženu podlogu nanijeti bijelu mineralnu finu žbuku za izravnavanje i renoviranje, sa dodacima za bolju prionjivost i fleksibilnost, nanijeti u debljini od cca 2 mm. Fina žbuka se izvodi "pod žlicu" da nije potpuno glatka. Po potrebi nanijeti dodatni sloj u debljini cca 1 mm i fino zagladiti.

FINA ŽBUKA _____.

Razredba prema HRN EN 998-1: GP CS II Wc 2
Gustoća suhog očvrslog morta (HRN EN 1015-10) ≈ 1350 kg/m³
Tlačna čvrstoća (HRN EN 1015-11) CS II (1.5 - 5.0 N/mm²)
Čvrstoća prionjivosti (HRN EN 1015-12) $\geq 0,2$ N/mm²; SL: B
Vodupojnost (HRN EN 1015-18) Wc 2 ($\leq 0,2$ kg/m²min^{0,5})
Koeficijent paropropusnosti μ , (HRN EN 1015-19) ≤ 20
Toplinska provodljivost, λ (HRN EN 1745) 0,45 W/mK
Razredba reakcije na požar (HRN EN 13501-1) A 1
Minimalna debljina nanosa 1 mm
Maksimalna debljina nanosa 10 mm
Optimalna debljina nanosa 3 – 4 mm
Vrijeme vezanja -obradivost 2 – 3 sata
ili jednakovrijedno _____.

Napomena:

Za kvalitetu žbuke izvoditelj je dužan pribaviti stručni nalaz i mišljenje ovlaštene ustanove za ispitivanje kvalitete žbuke što je obuhvaćeno u jediničnu cijenu ove stavke. Na svim oslicima ne izvodi se otucanje i nova žbuka. Sve aktivnosti se izvode isključivo uz suglasnost predstavnika Konzervatorskog odjela.

Kompletan rad i materijal u cijeni. m2 3,900.00

- 8** Priprema podloge za izvedbu sanacijske žbuke.
Očišćenu podlogu premazati sanacijskim sredstvom, (pH vrijednosti 1,3-2,0) za blokadu soli, odnosno spriječavanje isoljavanja (kemijskom reakcijom topive soli prelaze u netopive i ne manifestiraju se u žbuci).

**SANACIJSKI PREMAZ PROTIV
ISOLJAVANJA**_____

Gustoća ca 1,000 g/ml
pH vrijednost 1,3 – 2,0
Vrijeme sušenja 24 sata
0,3 - 0,5 l/m² u dva nanosa, ovisno o upojnosti podloge m2 580.00

- 9** Priprema podloge za izvedbu sanacijske žbuke.
Vezivni sanacijski mort, špric visoke paropropusnosti (< 15) _____,
nanijeti na vodom navlaženu podlogu pokrivajući
kompletanu površinu zida.



Razredba prema HRN EN 998-1 – GP CS IV Wc 0
Gustoća suhog očvrslog morta (HRN EN 1015-10) ≈ 1750
kg/m³
Čvrstoća prionjivosti (HRN EN 1015-12) $\geq 0,6$ N/mm²;
SL:B
Vodupojnost (HRN EN 1015-18) Wc 0
Tlačna čvrstoća nakon 28 dana (HRN EN 1015-11) ≥ 10
N/mm²; CS IV (> 6.0 N/mm²)
Paropropusnost, μ (HRN EN 1015-19) ≤ 15
Toplinska provodljivosti, λ_{10} , suho
(HRN EN 1745, tablična vrijednost) 0,82 W/(m.K)
Razredba reakcije na požar (HRN EN 13501-1) A 1
Visina prodora vode (nakon 1 h) (HRN EN 1015-18) > 5
mm
Visina prodora vode (nakon 24 h) (HRN EN 1015-18) =
debljini uzorka.
ili jednakovrijedno _____.

Krpanje eventualnih većih oštećenja konstrukcije zida.
Veća oštećenja konstrukcije vanjskih zidova od opeke
izvesti krpanjem sanacijskom žbukom visoke
praopropusnosti
_____, u potrebnoj
debljini cca 3-4 cm, na podlozi prethodno navlaženoj
vodom.

Kompletan rad i materijal. m² 580.00

10 SANACIJSKA ŽBUKA

Na očvrslu vezivni sloj, nanositi sanacijsku
visokoparopropusnu (WTA < 12) žbuka sa povećanim
udjelom pora (WTA, $> 25,0$) tipa SANISIL H ili jednako
vrijedna _____, u sloju
debljine do 20 mm, izravnati aluminijskom H letvom i
zagladiti gleterom.

U slučaju potrebnih većih debljina sanacijsku žbuku
nanositi u dva sloja ukupne debljine 4 cm. Drugi sloj
nanositi na djelomično očvrslu prvi.

U sloju sanacijske žbuke izvesti i eventualne profilacije
prema prethodno pripremljenim i od strane nadležnog
konzervatora ovjerenim šablonama

Napomena: U slučaju potrebe izravnavanja većih
neravnina podloge preporučamo nanošenje prvog
izravnavajućeg sloja, te nakon djelomičnog očvršćivanja,
nanošenje drugog sloja ujednačene debljine do 2 cm.

SANACIJSKA ŽBUKA (gruba)

_____.



Razredba prema HRN EN 998-1 – R CS II WTA

Gustoća suhog očvrslog morta

(HRN EN 1015-10) $\approx 1000 \text{ kg/m}^3$

Tlačna čvrstoća nakon 28 dana

(HRN EN 1015-11) CS II (1,5 - 5,0 N/mm²)

Čvrstoća prionjivosti

(HRN EN 1015-12) $\geq 0,1 \text{ N/mm}^2$; SL:B

Vodupojnost

(HRN EN 1015-18) $\geq 0,3 \text{ kg/m}^2$ nakon 24 h $> 0,3 \text{ kg/m}^2$

nakon 24 h

Visina prodora vode nakon 24 h

(HRN EN 1015-18) $\leq 5 \text{ mm} < 5 \text{ mm}$

Paropropusnost, μ

(HRN EN 1015-19) $\leq 15 \leq 12$

Udio pora, % (HRN EN 1015-7) $> 25,0$

Toplinska provodljivosti, λ_{10} , suho

(HRN EN 1745, tablična vrijednost) $0,25 \text{ W/(m.K)}$

Otpornost na soli - postojana

Porozitet, % $> 40,0$

Razredba reakcije na požar

(HRN EN 13501-1) A 1

Vrijeme sušenja (20°C; 60% rel.vlaga) 7 dana / 10 mm

Optimalna debljina sloja $\approx 20 \text{ mm}$

Maksimalna debljina sloja $\approx 40 \text{ mm}$ ili

jednakovrijedno _____.

FINU VAPNENU ŽBUKU nanositi na vodom nalaženu grubu vapnenu žbuku u debljini do najviše 10 mm i izravnati letvom. Nakon djelomičnog očvršćivanja (vezanja) zafilcatu spužvastim gletrom, ali tako da se površina ne zaglađuje predugo kako bi se spriječilo moguće izvlačenje veziva na površinu.

FINU VAPNENU ŽBUKU nanositi nakon najmanje 14 dana na vodom navlaženu podlogu nanijeti bijelu mineralnu finu žbuku za izravnavanje i renoviranje, sa dodacima za bolju prionjivost i fleksibilnost, nanijeti u debljini od cca 2 mm. Fina žbuka se izvodi "pod žlicu" da nije potpuno glatka. Po potrebi nanijeti dodatni sloj u debljini cca 1 mm i fino zagladiti.

FINA ŽBUKA _____.

Razredba prema HRN EN 998-1: GP CS II Wc 2

Gustoća suhog očvrslog morta (HRN EN 1015-10) $\approx 1350 \text{ kg/m}^3$

Tlačna čvrstoća (HRN EN 1015-11) CS II (1,5 - 5,0 N/mm²)

Čvrstoća prionjivosti (HRN EN 1015-12) $\geq 0,2 \text{ N/mm}^2$; SL: B

Vodupojnost (HRN EN 1015-18) Wc 2 ($\leq 0,2 \text{ kg/m}^2 \text{ min } 0,5$)

Koeficijent paropropusnosti μ , (HRN EN 1015-19) ≤ 20

Toplinska provodljivost, λ (HRN EN 1745) $0,45 \text{ W/mK}$

Razredba reakcije na požar (HRN EN 13501-1) A 1

Minimalna debljina nanosa 1 mm

Maksimalna debljina nanosa 10 mm

Optimalna debljina nanosa 3 – 4 mm

Vrijeme vezanja -obradivost 2 – 3 sata ili

jednakovrijedno _____.

Žbuka podnožja zgrade do kamenog vijenca poda prizemlja.



Napomena:

Za kvalitetu žbuke izvoditelj je dužan pribaviti stručni nalaz i mišljenje ovlaštene ustanove za ispitivanje kvalitete žbuke što je obuhvaćeno u jediničnu cijenu ove stavke.

Kompletna rad i materijal u cijeni.

m² 580.00

- 11** Izrada grube i fine žbuke na složenim profilacijama na podložnoj žbuci - grubom vapnenom ili sanacijskom žbukom, te finom žbukom. Završnu žbuku zagladiti i pripremiti za bojanje. Snimanje i izrada šablona je obračunata u prijašnjim stavkama. Obračun po m razvijene širine bez ikakvih drugih dodataka. Jedinična cijena uključuje komplet šablona za grubu i finu žbuku. Ostalo kao stavka 7.

| | | |
|---|-----|--------|
| a) profilacija vijenca zvonika (1); r.š. cca 300 cm; 45 ivica | m | 25.00 |
| b) profilacija vijenca zvonika (2) r.š. cca 140 cm; 16 ivica | m | 25.00 |
| c) profilacija vijenca crkve; r.š. 80 cm 20 ivica | kom | 120.00 |
| d) stup kora; r.š. 60 cm 20 ivica | kom | 2.00 |

- 11** Razna zidarska pripomoć i poslovi koji se ne mogu normirati

| | | |
|-----|------|--------|
| NKV | sati | 150.00 |
| PKV | sati | 150.00 |
| VKV | sati | 150.00 |

- 12** Čišćenje objekta obuhvaćeno u 5 faza:

- 1) čišćenje nakon grubih građevinskih radova zajedno sa iznošenjem suvišnog materijala, šute, opeke i sl.
- 2) čišćenje prije žbukanja i ugradbe elemenata stolarije i bravarije.
- 3) čišćenje poslije izvedbe instalacija.
- 4) čišćenje prije polaganja podova.
- 5) definitivno čišćenje prije tehničkog prijema koje mora biti i najkvalitetnije u zadnjoj fazi (5) obuhvatiti pranje i čišćenje, stakla iznutra i izvana, vratiju, podova i opločenja, kompletno sa odvozom otpadnog materijala.

Obračun po m² podnih površina. m² 350.00**VII ZIDARSKO FASADERSKI RADOVI UKUPNO:****VIII SANACIJA KAPILARNE VLAGE:**

- 1.** Izvedba injekcijskih bušotina za prekidanje kapilarnog uzdizanja vlage

Izvedba injekcijskih bušotina za prekidanje kapilarnog uzdizanja vlage. Rupe izbušiti u jednom redu 15 do 20 cm iznad visine terena, na međusobnom razmaku od 12 cm. Izbušite rupe promjera 12 mm okomito na zid, dubine 5 cm manje od debljine zida (npr. za zid debljine 60 cm potrebno je ubušiti rupu dubine 55 cm). Po izvedbi bušotine očistiti bušotinu od prašine.

| | | |
|--|----|--------|
| Obračun po m1 bušenog zida s unutarnje strane. | m' | 170.00 |
| Obračun po m1 bušenog zida s vanjske strane. | m' | 130.00 |

**2** Injektiranje za prekid kapilarnog uzdizanja vlage

Ukoliko su sljubnice zida loše potrebno ih je ispuniti masom MAPE ANTIQUE ALLETTAMENTO ili jednakovrijedan proizvod _____. U prethodno pripremljene rupe ugraditi silanski gel MAPESTOP CREAM ili jednakovrijedan proizvod _____. Silanski gel za prekid kapilarne vlage ugrađuje se pomoću pištolja za 600 ml pakiranja. Na izlaznoj strani pištolja potrebno je pričvrstiti injekcijsku cijevčicu preko koje se izvodi ugradnja gela. Potrebno je u potpunosti ispuniti rupu gelom te nakon 24 h od postupka ugradnje gela, rupe zatvoriti s mortom Mape-Antique Allettamento ili jednakovrijedno _____. Obračun po m1 izvedenog prekida kapilarnog dizanja vlage. Mjereno i sa vanjske i sa unutarnje strane zida.

| | | |
|--|----|--------|
| Obračun po m1 zida s unutarnje strane. | m' | 170.00 |
| Obračun po m1 zida s vanjske strane. | m' | 130.00 |

VIII SANACIJA KAPILARNE VLAŽE UKUPNO:**IX RAZNI RADOVI**

- 1** Nabava, doprema i ugradnja betona C 16/20 za postavljanje opločnika oko objekta. Debljina sloja betona min. 10 cm.

| | | |
|--------------------------------|----|-------|
| Obračun po m3 ugrađenog betona | m3 | 15.00 |
| - glatka oplata | m2 | 20.00 |

- 2** Nabava, doprema i ugradnja betonskih opločnika - oko crkve, dimenzija 60/60/8; 60/4/8 cm odnosno po izboru predstavnika nadležnog Konzervatorskog odjela (minimalno C30/37) sa ispunom fuga cementnim mortom. Opločnik se polaže u neočvrslu podogu od betona d=10 cm i nivelira prema postojećem stanju na terenu.

Postava opločnika vršiti će se prema uputama projektanta. Uzorak, dimenzija i boja po izboru predstavnika regionalnog Odjela.

U cijeni mogućnost odabira više boja.

| | | |
|--|----------------|-------|
| Obračun radova po m2 ugrađenog opločnika | m ² | 80.00 |
|--|----------------|-------|

- 3** Izvedba travnjaka
Prekopavanje zemlje na dubinu 20 cm, gnojenje kompostom ili zrelim stajskim gnojem 5 lit/m², fino ručno planiranje. Nabava travne smjese 5 dkg/m² te sjetva.

| | | |
|------------------------------------|----------------|--------|
| Obračun po m2 izvedenog travnjaka. | m ² | 800.00 |
|------------------------------------|----------------|--------|



- 5 Dobava i ugradnja sustava za sanaciju kapilarne vlage. Sustav PROsystem HS 27 ili jednakovrijedan. Dimenzije (max) : 160x135x77 mm Težina (max) : 0.470 kg Potrošnja (max) : 5.8 W/h Alternativno napajanje na baterije 2x1.5 V/UM-2- Alkalne Atestirani uređaj koji djeluje preko pulsni valova i koji je namijenjen za rješavanje kapilarne vlage. Uređaj mora biti proračunskog kapaciteta da mu je doseg 27 m u radijusu od mjesta ugradnje u svim smjerovima. Sanacija mora biti bez građevinskih radova, elektroosmozom. Postava uređaja na način i mjesto koje odredi ovlašteni distributer.
- kom 1.00
- 5 Dobava i ugradnja materijala za izravnavanje neravnina većih dubina, visoko kvalitetnim bescementnim paropropusnim mortom za žbukanje i zidarske radove. Izrađen na osnovi prirodnog vapna i eko-pucolana, posebno pogodnog za proizvodnju "armiranog" i zidarskog morta. Klasifikacija:
– EN 998-1 - tip GP mort, kategorija CS IV;
– EN 998-2 - tip G mort, razred M 15. Svojstva : Reakcija na požar: Razred B-s1,d0 Apsorpcija vode: W 2 Paropropusnost: $\mu \leq 60$ Prionjivost: $\geq 0,7 \text{ N/mm}^2$ – FP:A/C Toplinska vodljivost ($\lambda_{10, \text{dry}}$): $1,0 \text{ W/m}^{\circ}\text{K}$ (tab. srednja vrijednost; P=50%) Obračun po m² površine zida. **Stavka se može koristiti samo uz odobrenje nadzornog inženjera.**
- m² 500.00
- 6 Dobava, nabava i ugradnja nastavka krovnih vertikala od ljevano-željezne cijevi Ø 160, dužina do 2,0 m.
- m' 30.00
- 7 Dobava, nabava i ugradnja ljevano-željezne revizije Ø 160 na visini od 50 cm od tla.
- kom 15.00
- 8 Dobava, nabava i ugradnja spoja od cinkolit lima (kape) između postojeće pocinčane krovne vertikale i nove ljevano željezne cijevi.
- kom 15.00
- 9 Strojni iskop jama za rovove poprečnih spojeva za ispuštanje krovnih voda u niži teren s utovarom i razupiranjem rova. Radovi se imaju u svemu izvesti prema projektu i O.T.U. 2.5. Obračunava se po m³ iskopanog i odveženog materijala (na deponiju) u sraslom stanju.
- m³ 30.00
- 10 Nabava, doprema i ugradnja PVC cijevi Ø160 SN 8 za poprečne spojeve odvodnje krovnih voda. Rad obuhvaća polaganje cijevi u iskapani isplanirani rov prema projektu. Obračun se vrši po m' ugrađene cijevi. U jediničnu cijenu je uključena nabava, doprema, rad te potrebni materijal.
- m' 30.00



- 11** Zatrpavanje cijevi poprečnih spojeva pijeskom do 20 cm iznad tjemena cijevi. Rad obuhvaća zatrpavanje 20 cm iznad tjemena cijevi te zbijanje. Rad izvesti prema O.T.U. 4.4. Rad se obračunava po m3 ugrađenog materijala. U jediničnu cijenu je uključen sav rad na zatrpavanju i zbijanju do tražene zbijenosti.
- m3 15.00
- 12** Zatrpavanje rova materijalom iz iskopa
- Rad obuhvaća zatrpavanje rova materijalom iz iskopa te zbijanje po slojevima do zadane zbijenosti. Rad izvesti prema O.T.U. 3.1.1. Rad se obračunava po m3 ugrađenog materijala. U jediničnu cijenu je uključen sav rad na zatrpavanju i zbijanju do tražene zbijenosti.
- m3 13.00
- 13** Izvedba upojnog bunara za potrebe priključka odvodnje krovnih voda. U cijenu stvake uključiti iskop dubine cca 2m, odvoz materijala kao i dovoz nasipnog materijala, krupnog kamenog debljine cca 1m, tucanik 32-64 mm debljine 50cm, šljunak 4-16 mm debljine 30 cm, te na vrhu 0-4 mm u debljini 20cm. Obračun po komadu kompletno izvedenog upojnog bunara.
- kom 1.00

IX RAZNI RADOVI UKUPNO:**X RADOVI NA SANACIJI KONSTRUKCIJE:**

- 1.** Nabava, doprema i ugradnja primera (tipa kao Mapei Primer 3296 ili jednokovrijedan _____) u prethodno očišćene sljubnice za potrebe izvedbe fugiranja sljubnica. U jediničnu cijenu uključen sav rad i materijal. Obračun po m2 izvedene površine.
- m2 4,600.00
- 2.** Fugiranje
- Uklanjanje trošnog morta iz sljubnica u dubini od 5cm. Sanacija manjih pukotina te svih dostupnih sljubnica fugiranjem u dubini 5cm. Ugrađivanje novog morta visoke duktilnosti na osnovi hidrauličkog vapna i eko-pucolana, maksimalne veličine agregata 15mm.
- Mort se nanosi između elemenata zida lopaticom, lagano pritiskajući kako bi poboljšali prionjivost. Višak morta treba ukloniti odmah nakon ugradnje, te ako je potrebno očistiti sljubnice vlažnom spužvom ili četkom. Klasifikacija EN 998-2-G tip mort, razred M5. Obračun po m2.
- m² 4,600.00
- 3.** Sanacija pukotina injektiranjem.
- Dobava i ugradnja injekcijske smjese na bazi vapna za konsolidacijsko injektiranje zidanih konstrukcija.



Prvo se zatvaraju sve sljubnice na mjestima gdje je uklonjena žbuka, prije nego se izvodi injektiranje radi sprječavanja curenja smjese za injektiranje. Koristiti bezcementni mort.

Ovisno o širini pukotine određuje se raster bušenja rupa. Rupe promjera 20 – 40 mm za pakere se buše s obje strane pukotine, po mogućnosti na kvadratnim udaljenostima 50 x 50 cm, s odmakom od 5-10 cm od pukotine. Rupe se buše minimalno 2/3 debljine zida, prije ugradnje pakera moraju se ispuhati zrakom pod pritiskom i isprati vodom.

Injektiranje se vrši odozdo prema gore. Kontrola ispunjenosti, odnosno prelaska na slijedeći (viši paker) je kada na gornjem/višem pakeru materijal počne istjecati. Nakon toga se može preseliti na slijedeću poziciju.

Stavka uključuje i sve potrebne radove, materijale i opremu.

Kriterij jednakovrijednosti:

Fluidnost mješavine (HRN EN 445): < 30s

Tlačna čvrstoća nakon 28 dana (HRN EN 196-1): <12MPa

Otpornost na sulfate (Anstett test): visoka ili
jednakovrijedno _____.

Obračun po m' pukotine.

| | | |
|------------------------------------|----|--------|
| a) pukotine u svodovima | m' | 200.00 |
| b) pukotine zidova i lukova | m' | 300.00 |
| c) pukotine na pročelju i zvoncima | m' | 300.00 |

4 POJAČANJE FRCM OBLOGOM - ZIDOVI CRKVE

Jednostavno pojačanje FRCM oblogom zidova sa vanjske strane, s gornje strane, svodova i lukova (u krovu).

Otucanje žbuke, čišćenje sljubnica i sanacija sljubnica određena je ranijim stavkama.

Nakon temeljitog čišćenja, slijedi nanošenje prvog sloja dvokomponentnog duktilnog morta, tipa morta prema HRN EN 998-2 G-M15 ili jednakovrijedan _____. Ako se mort nanosi strojno onda se istovremeno tijekom „prskanja“ morta zapune sljubnice i nanosi cca 5-10 mm površinski sloj morta. Ako se radi ručno onda se prvo izvede fugiranje, a zatim površinski sloj.

Postavljanje mrežice od ugljičnih vlakana nosive u dva smjera težine min. 200g/m² u prvi sloj morta dok je još svjež. Pri tome paziti da se ostvaruje dostatan preklop mrežica od minimalno 100 mm, a na kutovima 300 mm.

Nanošenje drugog sloja morta. Nanošenje može biti strojno ili ručno. nanjeti u debljini cca 5mm.

Postavljanje Fiocco užadi od ugljičnih vlakana promjera 10 mm. Pri tome užad se izvode površinski na rasteru a×b = 100×100 cm, a na mjestu prevoja ili spoja dva zida potrebno ih je postaviti u kut po visini na svakih 50 cm. Sidro mora biti sidreno u debljini zida umanjeno za 5cm. po površini izvesti minimalno 1 sidro/m².



Užad se izvode da se prvo pripreme sidra prema uputama proizvođača sustava, zatim izbuše rupe u zidu i očiste od prašine. Nakon toga se u rupu ugrađuje kemijsko sredstvo za sidrenje i prethodno pripremljeno Fiocco sidro od ugljičnih vlakana promjera 10 mm. Kada je ugrađeno uže onda se na kraju rascvjeta preko morta od FRCM-a.

Mreža od karbonskih vlakana

Kriterij jednakovrijednosti:

Težina (g/m²): > 170

Vlačna čvrstoća (kN/m): > 240

Bescementni dvokomponentni duktilni mort

Kriterij jednakovrijednosti:

Tlačna čvrstoća nakon 28 dana: >15 MPa

Tlačni modul elastičnosti: > 8 GPa

| | | |
|--|----------------|---------|
| zidovi pročelja jednostrano i vanjski stupovi | m ² | 1600.00 |
| zidovi pročelja obostrano - zapadni zid | m ² | 540.00 |
| zidovi broda - dvostruki FRCM | m ² | 550.00 |
| unutarnji zidovi crkve (zona sanacije kapilarne vlage) | m ² | 340.00 |

5 POJAČANJE FRCM OBLOGOM - SVODOVA I LUKOVA

Isto kao stavka 4.

Potrebno je povezati svod s obodnim zidovima karbonskom užadi/sidrima promjera 10 mm na svakih 60 cm.

| | | |
|------------------|----------------|--------|
| svodovi i lukovi | m ² | 420.00 |
|------------------|----------------|--------|

6 POJAČANJE FRCM OBLOGOM - ZVONIKA obostrano

Isto kao stavka 4.

| | | |
|----------------|----------------|---------|
| zidovi zvonika | m ² | 1100.00 |
|----------------|----------------|---------|

7 POJAČANJE FRCM OBLOGOM - ZIDOVA KROVIŠTA

Isto kao stavka 4.

| | | |
|----------------|----------------|--------|
| zidovi zvonika | m ² | 200.00 |
|----------------|----------------|--------|

8 POJAČANJE FRCM OBLOGOM - KOR I SVOD U TORNJU

Isto kao stavka 4.

| | | |
|---------------------|----------------|--------|
| kor i svod u tornju | m ² | 190.00 |
|---------------------|----------------|--------|

9 Izrada dobava i ugradnja zatega, koje su predviđene promjera ø20 mm i ø25 mm da odgovara spojnim vijcima M20. Zatege su kvalitete čelika S355J0 odnosno kl.v. 5.6. Predviđeno je da se izvedu na pozicijama iz nacрта. Na određenim pozicijama bi se probušili zidovi promjera rupa ø70 mm kroz koje bi prošle zatege.

Prilikom ugradnje zatega koristiti distancere kako bi se osigurala ravnost zatega. Nakon postavljanja zatega potrebno je ispuniti ostatak rupe injekcijskom smjesom na bazi prirodnog vapna i ekopucolana, tlačne čvrstoće prema HRN EN 196-1=15MPa, bez skupljanja, početne protočnosti prema HRN EN 445<30 sekundi. Injekcijsku smjesu ugraditi pod malim pritiskom (ca 1 bar) kako bi se osigurala ispunjenost prostora oko zatega.
ili jednakovrijedno _____.



Zatege se na vanjskim licima zida sidre metalnim pločevinama debljine $t = 30$ mm dimenzija cca 250×250 mm. Pločevine su kvalitete čelika S235 ili S355. Pločevinu je potrebno antikorzivno zaštititi i nakon montaže dodatno je zaštititi epoxy premazom preko kojeg se nanese kvarcni posip da se žbuka lakše prihvati. Također pločevinu je poželjno uštemati u zid da se dobije veći zaštitni sloj žbuke na pločevini i samim tim potrebna zaštita.

Obračun po kom ugrađene pločevine i po m' ugrađene zatege sa injektiranjem

| | | |
|--|-----|--------|
| A - sidrenje s pločevinama $250 \times 30 \times 250$ mm | kom | 240.00 |
| B - zatega $\varnothing 20$ | m' | 460.00 |
| C - zatega $\varnothing 25$ | m' | 180.00 |

- 10** Izrada dobava i ugradnja zatega kroz prostor, koje su predviđene promjera $\varnothing 36$ mm da odgovara spojnim vijcima M36. Zatege su kvalitete čelika S355J0 odnosno kl.v. 5.6. Predviđeno je da se izvedu na pozicijama iz nacrtu. Na određenim pozicijama bi se probušili zidovi promjera rupa $\varnothing 45$ mm kroz koje bi prošle zatege.

Boju zatega određuje nadležni Konzervatorski odjel. Zatege se na vanjskim licima zida sidre metalnim pločevinama debljine $t = 30$ mm dimenzija cca 250×1000 mm. Pločevine su kvalitete čelika S235 ili S355. Pločevinu je potrebno antikorzivno zaštititi i nakon montaže dodatno je zaštititi epoxy premazom preko kojeg se nanese kvarcni posip da se žbuka lakše prihvati. Također pločevinu je poželjno uštemati u zid da se dobije veći zaštitni sloj žbuke na pločevini i samim tim potrebna zaštita. Zatezanje zatega predviđeno je da se radi zateznim spojkama (španerima) na sredini zatega. Zatege se s vremenom relaksiraju a dođe i do puzanja zida sa sidrištima pa će ju kroz prvih nekoliko godina trebati dodatno pritezati.

Obračun po kom ugrađene pločevine i po m' ugrađene zatege sa injektiranjem. **Prije izvođenja ove stavke potrebno je provjeriti da li postojeće zatege zadovoljavaju tj. ispitati nosivost. Ako postojeće ne zadovoljavaju stavka se izvodi, a sve uz suglasnost nadzornog inženjera.**

| | | |
|---|-----|-------|
| A - sidrenje s pločevinama $250 \times 30 \times 1000$ mm | kom | 6.00 |
| B - zatega $\varnothing 36$ | m' | 33.00 |

- 11** Izrada, dobava i ugradnja. Povezivanje nazidnica za zidane zidove sa sidrenim šipkama. Sa gornje strane sve nazidnice probušiti zajedno sa zidom ispod u duljini od 80 cm zida i ugraditi sidrene šipke $\varnothing 16$ s navojem i pločicom na vrhu. Šipke je potrebno izvesti na svakih 100 cm po svim elementima gdje se drvena nazidnica ili drvena greda oslanja na zidani zid ili zidani stup. Izvedba do potpune gotovosti i funkcionalnosti.

Šipka se spaja sa horizontalnim serklažom prije betonaže.

Šipke se sidre u zid sa epoksy smolom.
Obračun po kom ugrađenog ankera.

| | |
|-----|--------|
| kom | 120.00 |
|-----|--------|



- 12** Dobava i ugradba vijaka i metalnih flahova za povezivanje postojećih greda krovišta kapele i zvonika da bi se ostvarila bolja međusobna veza postojećih drvenih elemenata.

Obračun po kg utrošenih vijaka, flahova. kg 2,500.00

- 13** Dobava i ugradba čeličnih zatega ili odgovarajućih profila za povezivanje postojećih veznih greda koje su na pojedinim mjestima prekinute ili je izvedba loša. Stavka uključuje i čelične zatege za povezivanje hor. ab serklaža a sve prema detalju iz projekta. Obračun po kg ugrađenog materijala.

kg 1,500.00

- 14** Zamjena eventualnih trulih i dotrajalih drvenih elemenata krovišta crkve i tornja.

Drveni elementi su iz drveta tipa ariš dimenzija cca 6/14; 8/14; 12/14; 12/14; 14/14 i 15/18 cm

Obračun po količini stvarno zamijenjene građe

m³ 5.00

- 15** Nabava materijala, izrada čeličnih konstrukcija u radionici, osnovna antikorozivna zaštita, transport na gradilište i montaža uz uključivanje potrebnih alata, skela i dizalica.

Čelične konstrukcije izrađuju se u radionici na osnovu radioničke dokumentacije koju daje izvođač. Nakon izrade radioničke dokumentacije istu je izvođač dužan dostaviti projektantu statike na ovjeru i pregled. Izvođač je dužan izraditi čeličnu konstrukciju u skladu sa standardima i propisima.

Montaža čelične konstrukcije provodi se na osnovu montažnog projekta i tehnološkog projekta montaže kojeg daje izvođač. Izvođač montaže dužan je radove montaže provoditi u skladu sa standardima i propisima.

Nakon izvršenih radova montaže čelične konstrukcije, potrebno je konstrukciju očistiti i popraviti oštećenja na osnovnoj antikorozivnoj zaštiti.

Za sve eventualne izmjene ili popravke u radioničko-montažnoj dokumentaciji, potrebna je suglasnost projektanta i nadzornog inženjera.

Izrada dobava i montaža čelične konstrukcije ojačanja zidova krovišta crkve i ukruta tornja Čelična konstrukcija izvodi se čeličnim profilima prema statičkom proračunu i to - čelična konstrukcija sidri se u armirano betonski serklaž.

Konstrukcija se izrađuje u elementima u radionici prema radioničkom nacrtu, što je obuhvaćeno stavkom. Antikorozivna zaštita: vrši se uobičajenim načinom, tj. ličenjem.

Prvo se površine koje treba zaštititi moraju dobro očistiti od hrđe ili nečistoća. Ovo se vrši pješčanom strujom. Uspjeh zaštite prvenstveno ovisi o kvaliteti ovog rada.



U radionici se na prethodno pjeskarenoj podlozi izvodi jedan temeljni premaz na bazi alkida. Nakon montaže i popravka radioničkog temeljnog premaza, izvodi se drugi temeljni premaz i dva pokrivna na bazi alkida.

U cijenu je uključeno projektiranje, dobava profila, izrada i montaža konstrukcije, potrebne skele i dizalice za montažu, sva spojna sredstva, sidreni i ležajni detalji, profili i limovi te radionički antikoroziivni nalič uključivo i sve potrebne predradnje i pripreme podloge. Čelik kvalitete Č.0361 po HRN C.B0.500/88. ili jednakovrijedno

Obračun prema kg kompletno montirane konstrukcije. kg 10,500.00

- 16** Bojanje čelične nosive konstrukcije u akrilnom naliču za vanjske površine u srednje agresivnoj sredini koje su izložene laganoj abraziji. Uključivo lokalni popravak naliča u slučaju oštećenja prilikom montaže.

Stavka uključuje: popravak radioničkog antikoroziivnog naliča; prvi temeljni sloj debljine 60 mikrona, drugi temeljni sloj debljine 60 mikrona, završni sloj debljine 40 mikrona, u boji po odabiru projektanta, odnosno predstavnika regionalnog Zavoda.

Obračun po kg ličene konstrukcije. kg 10,500.00

- 17** Priprema i restauratorska sanacija pukotine i zone uz pukotinu nakon izvršenog injektiranja pukotine. Pripremom obuhvatiti otvaranje same pukotine i potrebno uklanjanje dijela žbuke u zoni od cca 5-10 cm. Restauratorska sanacija obuhvaća sanaciju oštećenog dijela nakon izvršenog injektiranja pukotina i to kako same žbuke tako i oslika. Isto se vrši na svodovima, te zidovima i lukovima unutar crkve.

Obračun po m' sanirane pukotine. m' 150.00

- 18** Ugradnja sustava spiralnih ankera Ø8 mm dužine 1,00 m1 od austenitnog čelika (1.4301) sa pripadajućim mortom. Miješanje morta za ugradnju ankera prema uputama za miješanje i pripremu morta. Radni postupci ugradnje spiralnih ankera:
- zasjecanje utora kamenog zida dimenzija 50 mm x 20 mm
- usisavanje utora i ispuhivanje zrakom pod tlakom -
utor temeljito nakvasiti
- odgovarajućim pištoljem za ugradnju utisnuti mort za ugradnju ankera debljine 10 mm odnosno od jedne trećine utora - u utor
utisnuti spiralni anker Ø 8 mm u mort (površinski)
- zatvoriti ostatak utora sa mortom za ugradnju ankera. Mort mora u potpunosti zapuniti cijeli utor bez šupljina

Stavka se može pokrenuti nakon odobrenja statičara i nadzornog inženjera. m' 10.00

- 19** Dobava i ugradnja ankera Ø 16 koji se buše u dubinu prema projektu u postojeće zidove za sidrenje
a) za podaskavanje platformi - postava prema projektu;
b) za potrebe povezivanja AB ploče iznad svoda tornja i kora te postojećih zidova



Sidra se postavljaju na svakih 100 cm tj. sve prema projektu.

Sidra su injektirana u zidu sa visokovrijednim mortom.

Obračun po kom ugrađenog ankera.

kom 300.00

- 20** Izrada pojačanja konstrukcije stupova, greda i postojećih pripremljenih ab elemenata CFRP sustavom. Stavka se izvodi na svim vitkim i vidljivim elementima ab konstrukcije sa kojih su prethodno uklonjeni završni slojevi i koja je dobro odprašena. Izravnati podlogu za polaganje sustava CFRP vlakana pojačanog polimera pomoću ravnog sloja dvokomponentnog morta visoke duktilnosti, ojačanog vlaknima; mort je na bazi prirodnog hidrauličkog vapna (NHL) i eko-pucolana. Mort treba odgovarati specifikaciji morta HRN EN 998-1:2010 i HRN EN 998-2:2016, a u mort se ugrađuju polikarbonatne trake, u svemu prema uputama proizvođača. Podloga mora biti čista (vlaga u podlozi mora biti $\leq 6\%$) bez masti i prašine i odvajajućih djelova. Traka /mrežice se polažu u mort dok je još svjež, punoplošno na sva mjesta predvišena projektom. Drugi, odnosno završni sloj morta, se izvodi na položenu mrežicu, debljina morta ne smije biti manja od 4 mm i mora kompletno pokrivati vlakna. U cijenu stavke je uključen sav materijal, rad i potrebna sredstva i pribor, te radne građevinske platforme i skela. U cijenu su uključeni rad i sav materijal. Obračun po m2 ovijenog stupa i grede.

m2 60.00

- 21** Konsolidacija zidane konstrukcije зида kod kojih je došlo do oštećenja primijeniti izrazito tekuću smjesu koja je otporna na soli, stabilnog volumena bez promjene, koju je lako injektirati ručnom ili električnom pumpom, na sljedeći način: Izbušiti niz rupa promjera 18 mm do dubine 2/3 debljine zida, po mogućnosti na kvadratnim udaljenostima 30 x 30 cm.

Učvrstiti cjevčice ili injektore u rupe smjesom MAPE-ANTIQUE-om ALLETTAMENTO ili MAPEWALL MURATURA FINE tako da se smjesa napravljena od MAPE-ANTIQUE I-15 ILI MAPEWALL INJECT & CONSOLIDATE može injektirati. <Ili jednokovrijedan proizvod _____.

Dan prije injektiranja preporučuje se zasiti vodom unutrašnjost konstrukcije kroz cjevčice ili prethodno pričvršćene injektore. Navlažiti zid počevši s rupama na najvišoj poziciji. Provjerite je li konstrukcija apsorbirala svu vodu prije injektiranja smjese, a zatim započeti s injektiranjem počevši od najniže pozicije zida prema najvišoj. Ukloniti cjevčice ili injektore i ispuniti rupe smjesom MAPE-ANTIQUE ALLETTAMENTO ili MAPEWALL MURATURA FINE ili jednokovrijedan proizvod _____. Obračun po m2 izvedene površine.

a) jednostrano injektiranje d = 70 - 120 cm; svodova i zidova pročelja crkve

m2 100.00

b) dvostrano injektiranje tornja d= 105 - 120 cm

m2 100.00

**22 Sanacija kamenih elemenata okvira vrata i prozora. Stavka obuhvaća:**

- ispiranje mlazom vode pod visokim pritiskom,
- skidanje oštećenja i čišćenje fuga,
- krpanje mortom od istovjetnog agregata kao kamen,
- fugiranje,
- impregniranje hidroforizacijom

Obračun po m2 kompletno izvedene sanacije.

m2

10.00

X RADOVI NA SANACIJI KONSTRUKCIJE UKUPNO:**XI NUŽNI ELEKTROINSTALATERSKI RADOVI****1. Demontaža postojećih rasvjetnih tijela i deponiranje u skladište za kasniju ponovnu montažu**

Obračun po kom demontiranih rasvjetnih tijela

kom

10.00

2. Demontaža postojećih utičnica i prekidača te deponiranje u skladište za kasniju ponovnu montažu.

Obračun po kom demontirane utičnice i prekidača

kom

20.00

3. Demontaža i otpajanje postojeće instalacije i razvodnog ormara.

kom

1.00

4. Dobava i ugradnja KPMO opremljen na prijelazu iz distribucijske u privatnu elektro energetska mrežu

kom

1.00

5. Dobava, ugradnja i spajanje do potpune funkcionalnosti ugradnog razvodnog ormara (tip Hager 3 - reda) sa pripadajućom opremom

- zaštitna strujna sklopka 40/0,3 dvopolna-kom1

- automatski osigurač TIP B 16 A -kom 12

- automatski osigurač TIP B 10 A -kom 8

- ostali potrebni montažni pribor

komplet

1.00

6. Dobava i ugradnja kablova podžbukno na zid za napajanje rasvjete i priključnica

a) NYY 3 x 2,5A

m`

400.00

b) NYY 3 x 1,5A

m`

400.00

c) NYY 5 x 1,5A

m`

100.00

7. Dobava i polaganje naponskog kablova

- FG16OR 3x10 mm2

m`

40.00

8. Dobava i polaganje u tičino cijev Ø20 i Ø25 kablova za instalaciju razglasa

- kabel zvučnici 2 x 1,5 A

m`

250.00

9. Dobava i polaganje tičino cijevi

a) CSS Ø20

m`

100.00

b) CSS Ø25

m`

100.00

c) CSS Ø32

m`

50.00

10. Dobava i polaganje elektroinstalacijskih plastičnih cijevi s pripadajućim montažnim priborom

a) PNT 16-21 mm

m`

100.00

b) PNT 32 mm

m`

40.00

**11. Dobava, montaža i spajanje montažnih kutija podžbuknih**

| | | |
|------------------------------|-----|-------|
| a) Ø78 | kom | 15.00 |
| b) Ø60 | kom | 40.00 |
| c) modularna kutija 7 modula | kom | 2.00 |
| c) modularna kutija 4 modula | kom | 3.00 |

12. Dobava, montaža nadžbuknih kutija

| | | |
|---------------------|-----|------|
| - OG kutija 80 x 80 | kom | 5.00 |
|---------------------|-----|------|

**13. Dobava, montaža i spajanje elektro instalacijskog materijala
tima TEM ČATEŽ - podžbukni**

| | | |
|----------------------------------|-----|-------|
| a) prekidač obični 16A | kom | 7.00 |
| b) prekidač serijski 16A | kom | 3.00 |
| c) Šuko priključnica jednostruka | kom | 25.00 |

**14. Dobava, montaža i spajanje modularnog
elektroinstalacijskog materijala tipa TEM Čatež**

| | | |
|-------------------------------|-----|------|
| a) nosač 7 modula | kom | 2.00 |
| b) okvir 7 modula bijeli SOFT | kom | 2.00 |
| c) nosač 4 modula | kom | 3.00 |
| d) okvir 4 modula bijeli SOFT | kom | 3.00 |
| e) utičnica 2 modula bijela | kom | 8.00 |
| f) prekidač obični 1 modul | kom | 9.00 |
| g) slijepi modul 1M bijeli | kom | 1.00 |

15. Dobava i montaža nadžbukne elektroinstalacijske opreme

| | | |
|------------------------------|-----|------|
| a) OG utičnica TIP LENDAVALA | kom | 1.00 |
| b) OG utičnica TIP LENDAVALA | kom | 1.00 |

16. Dobava i montaža brodske PVC armature

| | |
|-----|------|
| kom | 3.00 |
|-----|------|

**17. Dobava i zamjena oštećenih kablova vanjske stupne
rasvjete u pripremljeni iskopani rov kablom.**

| | | |
|--------------------|----|--------|
| - Kabel PPOO 3x2,5 | m` | 100.00 |
|--------------------|----|--------|

18. Dobava i ugradnja LED žarulja 10W

| | | |
|--------------------|-----|-------|
| - Kabel PPOO 3x2,5 | kom | 10.00 |
|--------------------|-----|-------|

19. Ponovna montaža postojećih rasvjetnih tijela

| | |
|-----|------|
| kom | 6.00 |
|-----|------|

**20. Ispitivanje postojeći i nove elektroinstalacije te izdavanje
protokola**

| | |
|-----|------|
| kom | 1.00 |
|-----|------|

XI NUŽNI ELEKTROINSTALATERSKI RADOVI UKUPNO:



XII KROVIŠTE CRKVE

Sanacija krovišta odnosi se na zamjenu trulih i dotrajalih drvenih elemenata. Također stavkama sanacije postojećeg krovišta predviđa se otvaranje dijela krovišta zbog unosa projektirane čelične konstrukcije. Na ovakvu tehnologiju izvođenja mora se dobiti odobrenje nadležnog Konzervatorskog odjela.

1. Zamjena eventualnih trulih i dotrajalih drvenih elemenata krovišta crkve.
Drveni elementi su iz drveta tipa ariš dimenzija cca 6/14; 8/14; 12/14; 12/14; 14/14 i 15/18 cm
Građa mora biti suha i pravilno ispiljena u skladu sa statičkim proračunom drvene krovne konstrukcije, projektnom dokumentacijom, odnosno u dimenzijama i rasponu kao postojeća konstrukcija.
U cijenu je uključena sva drvena građa premazana zaštitnim fungicidnim premazom.
U jediničnu cijenu uključen sav potreban rad materijal, pribor, svi potrebni elementi za spoj konstruktivnih elemenata do pune gotovosti za oblaganje krova daščanom oplatom koja je posebno obračunata.
Obračun po m3 novih elemenata krovne konstrukcije. m3 2.00
2. Isto kao stavka 1. samo dobava i ugradba jelovih dasaka debljine 24 mm kao daščane oplata krovišta crkve. Daske moraju biti propisno osušene maksimalne širine 12 cm. Svaka daska se spaja za postojeći grednik s min dva vijka za drvo $\phi 6 \times 140$ mm.
Stavkom predvidjeti i sva potrebna sredstva pričvršćenja.
Obračun po kosoj površini krova. m² 250.00
3. Dobava i ugradba daski d=24 mm za izravnavanje ploha krova. Daske se pribijaju uz rogove u svrhu poštivanja pravilne krovne plohe. Obračun po m3 ugrađenih dasaka. m3 5.00
4. Dobava materijala i letvanje kosog krova letvama od jelovine, dimenzija 3/5 cm. Najprije se pribijaju kontra letve (u smjeru nosača) na razmaku od cca 50 cm. Preko kontra letvi pribijaju se letve za pokrivanje limom na razmaku cca 50 cm. Obračun po m2 površine krova. m2 100.00
5. Dobava i pokrivanje krovišta crkve ravnim bakrenim limom debljine 0,7 mm. Obračun po m2 izvedenog pokrova. m2 100.00
6. Dobava i ugradnja folije koja se ugrađuje na daščanu oplatu i ima odgovarajući atest da se može ugraditi ispod bakrenog lima. Obračun po m2. m2 100.00
7. Dobava i pokrivanje sljemena krova sljemenim i grebenim bakrenim limovima rš 20 cm koji se ugrađuju ili obrada sljemena i grebena spajanjem falcanjem uz konzultacije sa predstavnikom Konzervatorskog odjela.
Cijenom je obuhvaćen kompletan rad, materijal.
Obračun po m1 . m' 80.00



- 8 Zaštita lazurnom postojeće drvene građe. Svu građu potrebno je prethodno detaljno očistiti, pripremiti za premazivanje podloge i to tako da površina mora biti čista, bez masnih mrlja, suha. Površinu je potrebno prebrusiti brusnim papirom i očistiti. Impregnirati fungicidno-insekticidnom impregnacijom. m2 420.00
- 9 Letvanje dvostrešnog krovišta crkve za pokrivanje glinenim crijepom tip biber. Letve, četinar I klase, dimenzija 30x50 mm, na razmaku od cca 16 cm. Kompletan rad i materijal, te zaštita drva od truljenja i crvotočina u dva sloja fungicidnim premazom. Obračun po m2 poletvanog krovišta mjereno po kosoj površini krova. m2 150.00
- 10 Dobava i ugradnja kontraletvi 3 x 5 cm za zračni sloj krovne konstrukcije. U jediničnu cijenu uključen sav rad i materijal. Obračun po m2 kose površine krova. m² 150.00
- 11 Gusto pokrivanje krova glinenim crijepom tip biber dimenzija na pripremljenoj površini od letvi 30 x 50 mm na osnov razmaku od 16 cm. Pokrivanje sa preklopom. Cijenom je obuhvaćena dobava i kompletan rad. Obračun po m2 mjereno po kosini pokrivene krovne plohe. m² 150.00
- 12 Dobava i ugradnja paropropusne i vodonepropusne folije koja se ugrađuje na daščanu oplatu. Obračun po m2 kose površine krova. m2 150.00
- 13 Dobava i ugradnja krovnog prozora dimenzija 90/110cm, laminirano drvo zaštićeno bijelim lakom, izvana pokrovni profili od antracit-sivo bojanog aluminija, središnji ovjes, ručka za otvaranje s gornje strane, ventilacijski preklop, dvostruko brtvljenje, dvostruko energetsko sigurnosno staklo (6mm laminirano + 15mm argon + 4mm vanjsko kaljeno), Upr=1.3W/m2K (Ust=1.0W/m2K), Rpr=35 dB, ugraditi termo i hidroizolacijski set, potreban originalni opšav za pojedinačnu/grupnu ugradnju na ravni/profilirani pokrov; unutarnje rolo/žaluzina/siesta/plisirano sjenilo. Potrebne mjere provjeriti na licu mjesta. Ugradnju izvršiti prema uputstvima proizvođača. Obračun po komadu ugrađenog krovnog prozora. kom 1.00
- 14 Dobava i postava tipskog snjegobrana koji se ugrađuje na ravni falcani bakreni pokrov izrađen od bakrenog lima u obliku "lojtrice". Sve u dogovoru s nadležnim Konzervatorskim odjelom. m 20.00
- 15 Dobava i montaža polukružnog, visećeg žlijeba crkve, radijusa 20 cm, razvijene širine do 55 cm. Izvesti od barenog lima debljine 0.60 mm. Žlijeb objesiti na kuke za pad izradjene također iz bakrenog lima 35 x 3 mm, učvršćene na drvenu konstrukciju krovišta.



Cijenom je obuhvaćen kompletan rad, materijal zajedno sa svim fazonskim komadima za priključak na vertikalnu odvodnu cijev. Izvesti prema projektu i u dogovoru s projektantom. Obračun po m1 kompletno izvedenog žlijeba.

m' 120.00

- 16** Dobava i montaža vertikalne oborinske odvodnje krovne vode crkve pomoću okruglih cijevi promjera 125 mm, izrađenih od bakrenog lima, debljine 0.60 mm, r.š. do 50 cm sa svim fazonskim komadima i obujmicama. Cijenom je obuhvaćen kompletan rad, materijal i radna skela. Obračun po m' montirane vertikale.

m' 130.00

- 17** Dobava materijala, izrada i montaža limenog opšava ruba strehe krova crkve na spoju horizontalnog visećeg žlijeba i pokrova krova. Izvesti bakrenim limom debljine 0.70 mm, razvijene širine do 50 cm. Obračun po m' kompletno izvedenog opšava.

m' 120.00

- 18** Dobava materijala, izrada i montaža limenog pokrova na glavnom zidu pročelja, r.š. cca 100 cm, bakreni lim debljine 0.7 mm. Obračun po m2 kompletno izvedenog lima.

m 25.00

- 19** Dobava materijala, izrada i montaža bakrenog lima rš 50 cm debljine 0,7 mm koji se ugrađuje na spoju zabatnog zida i krovništa i na spoju zidova tornja i crkve. Obračun po m izvedenog lima.

m' 30.00

- 20** Iskop kanala sa zatrpavanjem za postavu gromobranske trake.

m3 30.00

- 21** Izrada dozemnih spojeva gromobranske instalacije sa 3 m trake FeZn 40x4 mm i križnom spojnicom 80x80 mm.

kom 14.00

- 22** Izrada rastavnih mjernih spojeva izvedenih sa dva pocinčana vijka M-10 mm.

kom 20.00

- 23** Dobava i montaža kutije za mjerni spoj.

kom 10.00

- 24** Dobava i polaganje trake FeZn 25x3 mm na konzole po zidovima pročelja.

m' 60.00

- 25** Isto kao stavka 5. samo dim 35x4 mm u tlo oko objekta.

m' 110.00

- 26** Dobava i polaganje trake FeZn 25x3 mm na krovne potpore zajedno sa istim te zaštitnim sredstvima za rad na kosom krovu.

m' 70.00

- 27** Spajanje trake sa metalnim elementima pročelja.

kom 15.00

- 28** Spajanje trake križnom spojnicom 60x60 mm.

kom 20.00

- 29** Ispitivanje instalacije, te izdavanje protokola i revizione knjige.

kom 1.00

XII KROVIŠTE CRKVE UKUPNO

**XIII ZVONIK****RADOVI DEMONTAŽE I TESARSKI RADOVI**

- 1 Skidanje limenog pokrova sa kompletne površine tornja. Demontirani materijal se utovaruje i odvozi na deponiju, a koju osigurava izvođač. U cijenu je uključen utovar i odvoz te sam potreban rad, pribor i materijal. Obračun po m2 kompletno demontiranog lima. m² 180.00
- 2 Skidanje kompletne daščane oplata sa izolacijom i svim slojevima sa konstrukcije tornja te spuštanje na gradilišnu deponiju. Demontirani materijal se utovaruje i odvozi na deponiju, a koju osigurava izvođač. U cijenu je uključen utovar i odvoz te sam potreban rad, pribor i materijal. Obračun po m2. m² 180.00
- 3 Zamjena eventualnih trulih i dotrajalih drvenih elemenata krovišta tornja (grede postolja, remenate, srčanice s kosnicima ..)
Drveni elementi su iz drveta tipa ariš.
Građa mora biti suha i pravilno ispiljena u skladu sa statičkim proračunom drvene krovne konstrukcije, projektnom dokumentacijom, odnosno u dimenzijama i rasponu kao postojeća konstrukcija.
U cijenu je uključena sva drvena građa premazana zaštitnim fungicidnim premazom.
U jediničnu cijenu uključen sav potreban rad materijal, pribor, svi potrebni elementi za spoj konstruktivnih elemenata do pune gotovosti za oblaganje krova daščanom oplatom koja je posebno obračunata. U stavku je potrebno uključiti i demontažu dotrajale građe kao i odvoz i deponiranje istog.
Obračun po m3 demontiranih i montiranih novih elemenata krovišta tornja. m3 5.00
- 4 Dobava materijala te daskanje krovišta tornja od ariša, debljine 24 mm, širina 14-18 cm. Stavka uključuje postavljanje drvene daščane oplata na postojeću krovnu konstrukciju i remenate, postavljanje folije, te izvedbu remenata. Drvene remenate krojiti te pozicionirati prema izvornom stanju od trostruke daščane oplata. Drvenu konstrukciju je potrebno poblanjati i impregnirati zaštitnim insekticidnim premaznim sredstvom . Oblik krovišta mora odgovarati izvornom obliku.
U cijenu uključen sav potreban rad, pribor i materijal.
Obračun po m2 kose površine krova.
-daščana oplata m2 180.00
-paropropusna folija za ispod bakrenog lima odgovarajuće kvalitete m2 180.00
- 5 Dobava i montaža gromobranske trake sa pročelja zvonika crkve. Gromobransku traku potrebno je očistiti i ponovno montirati nakon što se sanira postojeća fasada. U cijenu uključeno čišćenje , te sav potreban rad, pribor i novi montažni i pričvrtni materijal. m' 30.00

RADOVI DEMONTAŽE I TESARSKI RADOVI UKUPNO:



BRAVARSKI I MONTAŽERSKI RADOVI:

- 1 Pažljiva demontaža, transport, popravak i montaža postojećeg križa i ukrasne rozete, ukrasne jabuke kao i postojećih postolja i nosača. Radovi se izvode na visini od cca 33 m. Oblici moraju odgovarati izvornom obliku. U cijenu uključen sav spojni i brtveni materijal, rad i pribor.

a) obrada postojećeg križa skupa sa nosačem i pripasavanjem na srčanicu te prstenasto okivanje, zajednička obrada pripasavanje metalnog križa - pjeskarenje, cinčanje, plastificiranje i bojanje.

kom 1.00

b) izrada ukrasne jabuke sa pozlatom

kom 1.00

BRAVARSKI I MONTAŽERSKI RADOVI UKUPNO:

LIMARSKI RADOVI :

- | | | |
|---|----------------|-------|
| 1. Dobava, izrada i postava podložnog lima od bakra r.š. 33,00 cm na rubni dio tornja. | m' | 25 |
| 2. Dobava, izrada i montaža bakrenog pokrova debljine 0,7 mm na kompletnu površinu tornja, pričvršćujemo ih spojnicama na daščanu oplatu r.š. lima 50 cm uključujući svu ostalu opremu. | m ² | 180 |
| 3. Dobava, izrada i postava bakrenog lima debljine 1,00 mm oko srčanice - spoj sa starom jabukom | kpl | 1 |
| 4. Dobava, izrada i postava ozračnika za prozračivanje gornjeg dijela tornja 35,00x10,00 cm sa mrežicom protiv ulaska ptica. | kpl | 4 |
| 5. Izrada, dobava i postava raznih opšavnih limova iz bakrenog lima debljine 0,70 mm. U cijenu uključen sav spoji i brtveni materijal, rad i pribor. Sve mjere provjeriti na licu mjesta. Obračun po m. | m | 25.00 |
| 6. Izrada, dobava i postava bakrenog lima, debljine 0.70 mm r.š. 100 cm iznad krovnog vijenca tornja. U cijenu uključen sav spoji i brtveni materijal, rad i pribor. Sve mjere provjeriti na licu mjesta. Obračun po m. | m | 25.00 |

LIMARSKI RADOVI UKUPNO :

ZVONIK - REKAPITULACIJA

RADOVI DEMONTAŽE I TESARSKI RADOVI

BRAVARSKI I MONTAŽERSKI RADOVI

LIMARSKI RADOVI

XIII ZVONIK UKUPNO:



**RADIONICA
STATIKE**

Ulica Andrije Kačića
Miošića 22, 10000 Zagreb

GRAĐEVINA: **PROJEKTNO TEHNIČKA DOKUMENTACIJA KONSTRUKCIJSKE
OBNOVE CRKVE PRESVETOG TROJSTVA**
k.č.br. 55/1, k.o. Veliko Trojstvo

NARUČITELJ: **BJELOVARSKO – KRIŽEVAČKA BISKUPIJA,**
Trg Eugena Kvaternika 5, 43 000 Bjelovar, OIB: 93797991785

Stranica:

206

Datum:

studenj 2022.

| | REKAPITULACIJA SVIH RADOVA: | | | | |
|------|-------------------------------------|--|--|--|--|
| | | | | | |
| I | UREĐENJE GRADILIŠTA | | | | |
| II | DEMONTAŽE I RUŠENJA | | | | |
| III | SKELA | | | | |
| IV | DRENAŽA OKO CRKVE | | | | |
| V | TESARSKI RADOVI | | | | |
| VI | ARMIRANOBETONSKI I ARMIRAČKI RADOVI | | | | |
| VII | ZIDARSKO FASADERSKI RADOVI | | | | |
| VIII | SANACIJA KAPILARNE VLAGE | | | | |
| IX | RAZNI RADOVI | | | | |
| X | RADOVI NA SANACIJI KONSTRUKCIJE | | | | |
| XI | NUŽNI ELEKTROINSTALATERSKI RADOVI | | | | |
| XII | KROVIŠTE CRKVE UKUPNO | | | | |
| XIII | ZVONIK UKUPNO | | | | |
| | U K U P N O (kn): | | | | |
| | PDV 25% (kn): | | | | |
| | S V E U K U P N O (kn): | | | | |