



Ured ovlaštene inženjerke građevinarstva Monika Sukačić
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
OIB:40973242579; MB: 80627196
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

INVESTITOR:

**OŠ JAGODNJAK,
OIB:75291303108
BORISA KIDRIČA 57A,
31324 JAGODNJAK**

GRAĐEVINA:

**REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA
OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK**

LOKACIJA:

**BORISA KIDRIČA 57A,
31324 JAGODNJAK
k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK**

IZVEDBENI PROJEKT

GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE

**ZOP:
TD 009-25**

**OZNAKA MAPE:
MS-01-25-IZV**

**BROJ MAPE:
MAPA 2**

**IZVEDBENI PROJEKTANT:
Dario Hrastović, dipl.ing.stroj.
S1554**

**Digitally signed by
Dario Hrastović**

**PROJEKTANT:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G6370**

HRVATSKA KOMORA INŽENJERA GRAĐEVINARSTVA
Monika Sukačić
mag.ing.aedif.
Ovlaštena inženjerka građevinarstva
digitalni potpis



**OVLAŠTENA OSOBA UREDA:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G6370**

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

OPĆI DIO PROJEKTA

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

1. Popis projekatanata i suradnika

MAPA I.	
Izvedbeni projekt	Arhitektonski projekt
Projektant	Zdenko Pocrnja, dipl.ing.arh., A 2749

MAPA II.	
Izvedbeni projekt	Građevinski projekt konstrukcije
Projektantica	Monika Sukačić, mag.ing.aedif., G 6370

2. Popis mapa

MAPA I.	
Izvedbeni projekt	Arhitektonski projekt
Projektna oznaka	IZPA-03/25
Projektant	Zdenko Pocrnja, dipl.ing.arh., A 2749
Projektni ured	ZNIF j.d.o.o., Osijek

MAPA II.	
Izvedbeni projekt	Građevinski projekt konstrukcije
Projektna oznaka	MS-01-25-IZV
Projektantica	Monika Sukačić, mag.ing.aedif., G 6370
Projektni ured	Ured ovlaštene inženjerke građevinarstva Monika Sukačić, Osijek

3. Sadržaj

OPĆI DIO PROJEKTA.....	2
1. Popis projektanata i suradnika.....	3
2. Popis mapa.....	3
3. Sadržaj	4
4. Izjava projektanta	5
TEHNIČKI DIO PROJEKTA.....	6
TEKSTUALNI DIO	7
1. Tehnički opis.....	8
2. Dokazi o ispunjavanju temeljnih i drugih zahtjeva	13
2.1. Proračun mehaničke otpornosti i stabilnosti	13
2.2. Sigurnost u slučaju požara	67
2.3. Higijena, zdravlje i okoliš	71
2.4. Održiva uporaba prirodnih izvora.....	71
3. Program kontrole i osiguranja kvalitete	72
4. Posebni tehnički uvjeti gradnje i gospodarenje otpadom	80
5. Procijenjeni troškovi građenja.....	81
GRAFIČKI DIO	82
1. Tlocrt temelja – plan pozicija.....	
2. Podna ploča – iskaz armature	
3. Tlocrt prizemlja – plan pozicija.....	
4. Stropna ploča prizemlja – plan armature	
5. Stropna ploča prizemlja – plan armature	
6. Tlocrt 1. kata – plan pozicija.....	
7. Stropna ploča 1. kata – plan armature	
8. Stropna ploča 1. kata – plan armature	
9. Temelji i grede – iskaz armature.....	

4. Izjava projektanta

Na temelju Zakona o gradnji (NN 153/13, 56/14, 20/17, 39/19, 125/19, 145/24) dajem izjavu da je

**Izvedbeni projekt – Građevinski projekt konstrukcije
Mapa 2
MS-01-25-IZV**

izrađen u skladu sa sljedećim zakonima, pravilnicima, tehničkim propisima i normama:

- Prostorni plan uređenja Općine Jagodnjak ("Službeni glasnik" Općine Jagodnjak broj 01/07., 7/09., 1/16., 4/18.-pročišćeni plan, 7/22. i 9/22.-pročišćeni tekst),
- Zakon o gradnji (NN 153/13, 20/17, 39/19, 125/19, 145/24),
- Zakon o prostornom uređenju (NN 153/13, 65/17, 114/18, 39/19, 98/19, 67/23),
- Zakon o poslovima i djelatnostima prostornog uređenja i gradnje (NN 78/15, 118/18, 110/19),
- Zakon o građevnim proizvodima (NN 76/13, 130/17, 39/19, 118/20),
- Zakon o zaštiti od požara (NN 92/10, 114/22),
- Zakon o zaštiti na radu (NN 71/14, 118/14, 154/14, 94/18, 96/18),
- Zakon o zaštiti okoliša (NN 80/13, 78/15, 12/18, 118/18),
- Zakon o zaštiti prirode (NN 80/13, 6/18, 15/18, 14/19, 127/19),
- Zakon o gospodarenju otpadom (NN 84/21, 142/23),
- Pravilnik o gospodarenju otpadom (NN 106/22),
- Pravilnik o građevnom otpadu i otpadu koji sadrži azbest (NN 69/16),
- Pravilnik o obveznom sadržaju i opremanju projekata građevina (NN 118/19, 65/20),
- Pravilnik o kontroli projekata (NN 32/14, 72/20, 90/23),
- Pravilnik o održavanju građevina (NN 122/14, 98/19),
- Pravilnik o otpornosti na požar i drugim zahtjevima koje građevine moraju zadovoljiti u slučaju požara (NN 29/13, 87/15),
- Tehnički propis o građevnim proizvodima (NN 35/18, 104/19, 103/24),
- Tehnički propis kojim se utvrđuju tehničke specifikacije za građevne proizvode u usklađenom području (NN 4/15, 24/15, 93/15, 133/15, 36/16, 58/16, 104/16, 28/17, 88/17, 29/18, 43/19)
- Tehnički propis za građevinske konstrukcije (NN 17/17, 75/20, 7/22),
- HRN EN 1990:2011 Eurokod – Osnove projektiranja konstrukcija,
- HRN EN 1991 Eurokod 1 – Djelovanja na konstrukcije,
- HRN EN 1992 Eurokod 2 – Projektiranje betonskih konstrukcija,
- HRN EN 1993 Eurokod 3 – Projektiranje čeličnih konstrukcija,
- HRN EN 1994 Eurokod 4 – Projektiranje spregnutih čelično-betonskih konstrukcija,
- HRN EN 1995 Eurokod 5 – Projektiranje drvenih konstrukcija,
- HRN EN 1996 Eurokod 6 – Projektiranje zidanih konstrukcija,
- HRN EN 1997 Eurokod 7 – Geotehničko projektiranje,
- HRN EN 1998 Eurokod 8 – Projektiranje potresne otpornosti konstrukcija,

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

TEHNIČKI DIO PROJEKTA

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

TEKSTUALNI DIO

1. Tehnički opis

OPĆENITO

Ovaj izvedbeni projekt, odnosno armaturni planovi i iskaz armature, izrađeni su na temelju glavnog projekta oznake MS-01-25. Izvedbeni, kao i glavni projekt odnosi se na rekonstrukciju odnosno dogradnju osnovne škole Jagodnjak. Lokacija građevine je Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak na k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak. Namjena građevine je javno-društvena zgrada osnovnoškolskog obrazovanja. Dogradnja se sastoji od novog dijela koji se gradi uz postojeću zgradu, na način da se minimalno zadire u konstrukciju postojeće zgrade. Zgrada je nepravilnog oblika, maksimalnih dimenzija dograđenog dijela 19,30 x 15,90 m. Sastoji se od dvije etaže, a vertikalna komunikacija je predviđena stubištem. Visina zgrade je 9,14 m. Konstrukcija zgrade je omeđeno ziđe, temelji su trakasti a krovište višestrešno, drveno i ravni krov na dijelu koji se spaja na postojeću zgradu.

Ovim projektom razrađena su tehnička rješenja nosive konstrukcije građevine, a sve u skladu s postojećim stanjem. Prije projektiranja utvrđena su zatečena tehnička svojstva zgrade i primjerenost građevine za rekonstrukciju.

PODACI O ZATEČENOM STANJU

Na građevnoj čestici nalazi se postojeća građevina koja je izgrađena prije 1968. godine, kada je izgrađen centralni blok škole. Uz zgradu je 2009. godine izgrađena sportska dvorana, a u dvorištu pomoćna zgrada 2014. godine. Također je 2011. godine izgrađen lift uz osnovnu građevinu. Sve građevine su kosog krova. Obzirom da za navedeni zahvat nisu provedeni geotehnički istražni radovi, prilikom izvođenja radova potrebno je utvrditi stvarne dimenzije septičke jame, te po potrebi provesti proračun temelja ili podne ploče, kako ne bi došlo do nepovoljnih utjecaja od nejednolikog slijeganja tla. Sve je potrebno izvesti u dogovoru s nadzornim inženjerom.

Oblik i veličina građevne čestice i postojeće zgrade prikazani su na projektantskoj situaciji u grafičkom prilogu. Građevna čestica i zgrada su nepravilnog oblika. Postojeća građevina, na koju se spaja novo projektirani dio ima dvije etaže s višestrešnim krovom. Građevina je dobrog stanja i adekvatna za rekonstrukciju.

PRIKLADNOST GRAĐEVINE ZA REKONSTRUKCIJU

Zatečeno stvarno izvedeno stanje postojeće građevine prije početka projektiranja rekonstrukcije utvrđeno je očevitom na građevini te uvidom u dokumentaciju građevine. Građevina je izgrađena prije 1968. godine te je samostojećeg tipa. Temelji građevine su izgrađeni kao temeljne trake debljine 80,0 cm. Temeljenje se vrši na više od 80,0 cm od kote terena. Nosivi konstruktivni sistem zgrade čine zidani zidovi te drveni stropovi. Temeljem Tehničkog propisa za građevinske konstrukcije (NN 17/17), čl. 24, st. 3. smatra se da rekonstrukcija građevine nema bitan utjecaj na tehnička svojstva građevinske konstrukcije ako su zatečena tehnička svojstva vezana za mehaničku otpornost i stabilnost građevine zadovoljavajuća ili ako se mijenjaju do uključivo 10 % (npr. promjena mase, promjena položaja središta masa ili središta krutosti, promjena računskih vrijednosti reznih sila u proračunskim presjecima, i sl.). Ovim projektom je predviđena dogradnja građevine, a jedini utjecaj na postojeću konstrukciju građevine biti će u smislu zatvaranja nekih otvora i probijanja novih otvora, sve u skladu s pravilima struke. Navedeni radovi su od takvog utjecaja na građevinu da neće doći do promjene svojstava veće od 10 %. Nosiva konstrukcija zadovoljava tražene karakteristike potrebne za rekonstrukciju. Temeljem svega gore navedenog, postojeća građevina zadovoljava parametre potrebne za rekonstrukciju, osim onih koje će rekonstrukcijom biti zamijenjeni te će građevina nakon rekonstrukcije ispunjavati temeljne zahtjeve za građevinu najmanje u jednakoj mjeri kao i prije rekonstrukcije te ispunjava uvjete gradnje na predmetnoj lokaciji.

OPIS KONSTRUKCIJE GRAĐEVINE

Rekonstrukcija građevine obuhvaća dogradnju škole te povezivanje dogradnje s postojećim hodnikom. Na postojećoj građevini uklanja se ulazni predprostor i stolarija u prizemlju te se ruši dio zida na katu, radi povezivanja prostora. Postojeće učionice se pregrađuju radi povećanja broja učionica, a u postojećem zidu se probijaju novi otvori radi ugradnje vrata.

Dograđeni dio zgrade je omeđeno ziđe s višestrešnim drvenim krovom i djelomično ravnim krovom. Temelji su trakasti, širine 80,0 cm i dubine 90,0 cm. Podna ploča je debljine 15,0 cm. Zidovi zgrade su zidani, omeđeni s vertikalnim i horizontalnim serklažima, debljine 30,0 cm. Vertikalne i horizontalne sljubnice moraju biti ispunjene mortom (prema specifikacijama proizvođača ili minimalno 0,4 cm širine). Pri zidanju ziđa, zidne jedinice se trebaju preklapati za pola duljine zidne jedinice, mjereno u smjeru zida, a iznimno za 0,4 visine zidnog elementa, ali ne manje od 45 mm. Zidati mortom minimalno M5. Vertikalni serklaži su dimenzija 30,0 x 30,0 cm, dok su neki prošireni zbog lakše izvedbe. Izvedeno je i nekoliko AB zidova debljine 30,0 cm te nadtemeljni zid iste debljine. Horizontalni serklaž je dimenzija 30,0 x 20,0 cm a stropna ploča je debljine 20,0 cm. Predviđene su i grede visine 40,0 i 50,0 cm. Njihov raspored vidljiv je u grafičkom dijelu projekta. Za svijetle otvore do 2,0 m u zidanom dijelu objekta pretpostavlja se korištenje tipskih nadvoja za koje se ne provodi statički proračun već se mora dostaviti pripadajuća atestna dokumentacija, a sve prema ovom projektu. Montažni nadvoj naliže 15,0 cm na zid. Obzirom na uvjete okoliša u kojem se konstrukcija nalazi, razred izloženosti je XC2. Temelji se izvođe betonom klase C25/30. Odabrana armatura je klase B500B a prikazana je u proračunu mehaničke otpornosti i stabilnosti. Krovište građevine je drveno, višestrešno krovište s blagim nagibom i pokrovom od lima. Sastoji se od rogova dimenzija 10/12 cm, postavljenih na razmaku od cca 75,0 cm. Greben je dimenzija 14/14 cm a stupovi su dimenzija 14/14 cm. Podrožnice su dimenzija 14/14 cm, a nazidnice 14/14 cm. Krovište se oslanja na zidove i stropnu ploču kata. Kvaliteta drveta koje se koristi za izradu krovne konstrukcije mora biti puno drvo klase kvalitete minimalno C24 i klase uporabljivosti 2. Na dijelu građevine predviđen je ravni krov koji se sastoji od stropne ploče kata d*20,0 cm i slojeva prema arhitektonskom projektu.

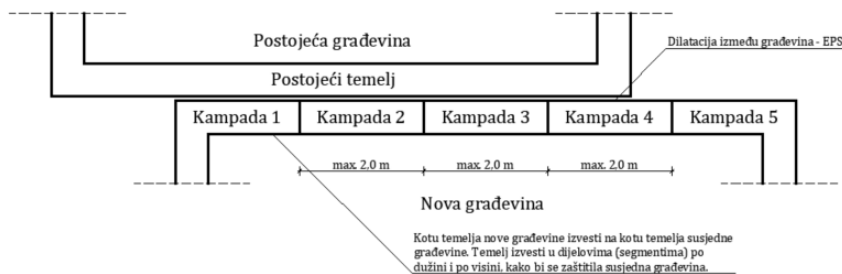
Za sve radove koji nisu predviđeni ovim projektom, a pojave se tijekom izvedbe, izvođač je dužan obavijestiti nadzornog inženjera te u dogovoru s njim i projektantom dogovoriti rješenje te po potrebi izraditi izvedbeni projekt.

UVJETI I ZAHTJEVI KOJI MORAJU BITI ISPUNJENI PRILIKOM IZVOĐENJA RADOVA

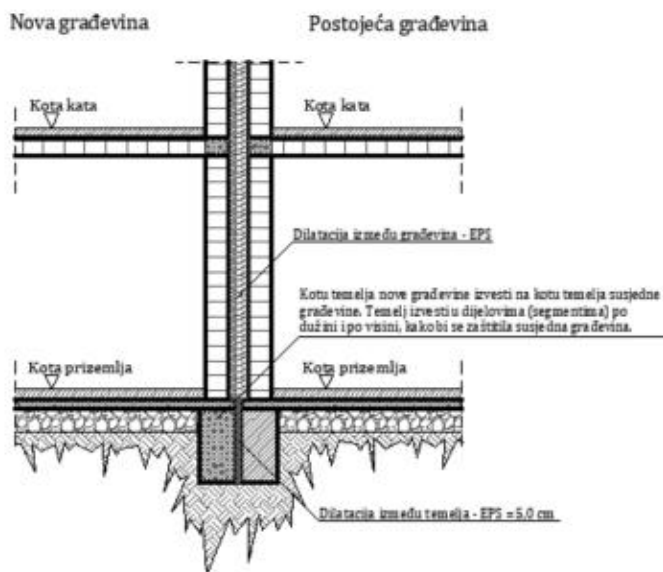
Građevinske radove izvesti prema ovom projektu, te u skladu s važećim zakonima, propisima i normama u građevinarstvu. Prije početka radova proučiti projektnu dokumentaciju, sve radove izvoditi u skladu s drugim sudionicima u gradnji. Bilo kakve izmjene na konstrukciji potrebno je obaviti uz suglasnost projektanta ovog projekta.

UTJECAJ NA OKOLNE GRAĐEVINE

Predmetna građevina je slobodnostojeća ali se dogradnja oslanja na postojeću građevinu. Zbog neposredne blizine susjedne građevine potrebno je posebnu pozornost posvetiti izvedbi temelja uz istu. Prije početka radova potrebno je obaviti probni iskop uz susjednu građevinu, a sve uz prisustvo i upute nadzornog inženjera. Loši temelji ili temeljno tlo mogu utjecati na stabilnost susjedne građevine u fazi izgradnje i korištenja. Ukoliko se probnim iskopima ustvrdi loše stanje temelja i temeljne konstrukcije susjednih građevina potrebno je prilagoditi temeljnu konstrukciju novonastaloj situaciji, a sve u skladu s pravilima struke. Temelji do susjedne građevine obavezno se izvođe u kampadama (slika 1). Obzirom da susjedne građevine nemaju podrum, temelji građevine izvođe se na dubini temelja susjedne građevine (slika 2). Na taj način se sprječava negativan utjecaj predmetne građevine na susjednu građevinu. Bilo kakve izmjene na konstrukciji potrebno je obaviti uz suglasnost projektanta ovog projekta.



Slika 1. Detalj izvedbe temelja u kampadama



Slika 2. Detalj temeljenja uz susjednu zgradu

UTJECAJ NAMJENE I NAČINA UPOTREBE GRAĐEVINE, TE UTJECAJA OKOLIŠA NA SVOJSTVA UGRAĐENIH PROIZVODA, TEHNIČKIH SVOJSTVA PROJEKTIRANOG DIJELA GRAĐEVINE TE GRAĐEVINE U CJELINI

Namjena građevine je od takvog utjecaja na građevinu da je potrebno provoditi redovite mjere održavanja građevine i sigurnosti korištenja. Pri redovitoj upotrebi građevine u skladu s namjenom neće doći do oštećenja građevine koja mogu uzrokovati ozljede ili ugroziti život korisnika. Građevina se smije upotrebljavati isključivo na način predviđen za njezinu upotrebnost. Zahvat je projektiran u neagresivnom okolišu koji neće imati utjecaja na svojstva ugrađenih građevinskih i drugih proizvoda, tehničkih svojstava projektiranih dijelova građevine te građevine u cjelini.

UVJETI GRADNJE NA PREDMETNOJ LOKACIJI

Izradom ove mape projekta ispunjeni su svi uvjeti gradnje izdani od javnopravnih tijela za predmetnu lokaciju. Građevina je projektirana tako da je usklađena sa odredbama za provođenje i grafičkim priložima, važeće prostorno – planske dokumentacije.

ISPUNJENJE TEMELJNIH ZAHTJEVA ZA PROJEKTIRANI DIO GRAĐEVINE

Proračunima, opisima i primjenom zakona, propisa te pravila struke navedenih u ovom projektu dokazuju se temeljni zahtjevi za građevinu. Njima se dokazuje da će projektirana građevina s ugrađenim građevinskim proizvodima prvenstveno ispunjavati temeljne zahtjeve za mehaničku otpornost i stabilnost, sigurnost u

slučaju požara, higijenu, zdravlje i okoliš te održivu uporabu prirodnih izvora. Dokazi i opisi ispunjenja temeljnih zahtjeva, detaljnije su razrađeni u poglavlju Dokazi o ispunjavanju temeljnih i drugih zahtjeva.

PROJEKTIRANI VIJEK UPORABE GRAĐEVINE

Projektirani vijek uporabe predmetne građevine procjenjuje se na najmanje 50 godina. Projektirani vijek uporabe uključuje redovito održavanje (čišćenje, popravci, zamjene dijelova...).

Izvanredno održavanje se provodi zbog osiguranja sigurnosti i trajnosti te pored ostalog posebno obuhvaća i popravak ili zamjenu dijelova sustava.

UVJETI ODRŽAVANJA GRAĐEVINE

Uvjeti za održavanje projektiranog dijela građevine propisani su Pravilnikom o održavanju građevina (NN 122/14, 98/19). Njime su propisani uvjeti za održavanje i unapređivanje temeljnih zahtjeva za građevinu, energetske svojstava zgrada te nesmetanog pristupa i kretanja u građevini, kao i način ispunjavanja i dokumentiranja navedenih zahtjeva i svojstava. Održavanje građevine podrazumijeva redovite preglede, izvanredne preglede, izvođenje radova na građevini odnosno njezinim dijelovima te vođenje i čuvanje dokumentacije, a provodi se isključivo na postojećoj građevini. Na održavanje se primjenjuju i odredbe posebnih propisa donesenih u skladu sa Zakonom o gradnji. Dokumentaciju o ispunjavanju obveze održavanja građevine odnosno unapređivanja ispunjavanja temeljnih zahtjeva za građevinu, energetske svojstava zgrada te nesmetanog pristupa i kretanja u građevini, dužan je čuvati vlasnik građevine za cjelokupno vrijeme trajanja građevine. Osim navedenog, vlasnik građevine dužan je unapređivati ispunjavanje temeljnih zahtjeva za građevinu, energetske svojstava zgrada te nesmetani pristup i kretanje u građevini ako je to propisano posebnim propisom donesenim u skladu s odredbama Zakona o gradnji ili ako je propisano posebnim zakonom.

U okviru redovitog održavanja građevinske konstrukcije provode se redoviti pregledi, koji se obzirom na vremenske intervale provođenja pregleda i obim radnji provode kao:

- osnovni pregledi – svakih godinu dana

Svrha im je utvrđivanje općeg stanja konstrukcije, 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.

- Glavni pregledi – svakih 10 godina

Svrha im je utvrđivanje stanja konstrukcije i materijala, obavezno moraju obuhvatiti kontrolu temelja, stanja elemenata nosive konstrukcije, geometrije konstrukcije, stanja ležajeva i oslonaca, stanja zaštite od korozije, stanja otpornosti na požar (premazi, zaštitne obloge, zaštitni slojevi, i sl.) stanja sustava za odvodnju i drenažu, 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, penjalice, leđnici, vodilice i ugrađene opreme za opažanje i mjerenje ponašanja građevinske konstrukcije (monitoring). Kod provedbe Glavnih pregleda konstrukcije, utvrđivanje činjenica se provodi vizualnim pregledom, mjerenjima, ispitivanjima te uvidom u dokumentaciju građevine, uređaja i opreme (projektna dokumentacija, građevinski dnevnik, izvještaji, potvrde, izvješća, fotodokumentacija, nalozi, zapisnici, otpremnice, i sl.) te na drugi prikladan način.

- dopunski pregledi - prema posebnim pravilima propisanim ovim Tehničkim propisom za građevinske konstrukcije za pojedine vrste konstrukcija

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 navedenih zahvata potrebno je izraditi odgovarajući projekt.

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

Osim navedenih pravila za drvene konstrukcije se primjenjuju dodatna pravila od 6 mjeseci za dijelove zaštite drvene konstrukcije koji služe za odvodnju (oluci, i sl.), za kontrolu pritegnutosti zatega, čeličnih napinjalki u stabilizacijskim vezovima, kontrolu sile u kablovima za prednaprezanje te drvene konstrukcije zaštićene od požara (premazom, oblogom, i sl.) te 1 godine za dijelove drvene konstrukcije koji su izloženi učestalim promjenama sadržaja vode, za dijelove drvene konstrukcije koji se nalaze u prostoru s otežanim strujanjem zraka.

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

2. Dokazi o ispunjavanju temeljnih i drugih zahtjeva

2.1. Proračun mehaničke otpornosti i stabilnosti

ANALIZA OPTEREĆENJA

OPĆI PODACI:

Vanjski gabariti (širina × dužina)	= 11,00 m × 16,00 m
Krovna streha (horiz.)	= 0,50 m
Nagib krovne konstrukcije	= 5,00° / 5,00° (višestrešni krov)
Visina zidne plohe	= 9,00 m
Visina građevine do sljemena	= 9,50 m
Nadmorska visina	= 86,00 m.n.m.
Lokacija građevine	= Jagodnjak

1. Vlastita težina konstrukcije:

- vlastita težina elementa konstrukcije određena je specifičnom težinom materijala od kojih su elementi konstrukcije i ostali nepokretni dijelovi građevine izrađeni. Zadana je programom Radimpex Tower 8.

2. Stalno opterećenje - krov

- fotonaponski paneli		= 0,30 kN/m ²
- termo panel	d=15,0 cm	= 0,30 kN/m ²
Ukupno: G		= 0,60 kN/m ²

3. Stalno opterećenje – ravni krov

- hidroizolacija		= 0,05 kN/m ²
- XPS	d=15,0 cm	= 0,15 kN/m ²
- žbuka	0,02 * 20,00	= 0,40 kN/m ²
Ukupno: G		= 0,60 kN/m ²

4. Stalno opterećenje – strop kata

- cementni estrih	0,06 * 21,00	= 1,26 kN/m ²
- XPS	d=10,0 cm	= 0,10 kN/m ²
- žbuka	0,02 * 20,00	= 0,40 kN/m ²
Ukupno: G		= 1,76 kN/m ²

5. Stalno opterećenje – strop prizemlja

- parket	d=22,0 mm	= 0,15 kN/m ²
- cementni estrih	0,06 * 21,00	= 1,26 kN/m ²
- XPS	d=10,0 cm	= 0,10 kN/m ²
- žbuka	0,02 * 20,00	= 0,40 kN/m ²
Ukupno: G		= 1,91 kN/m ²

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

6. Stalno opterećenje – stubište

- keramičke pločice	$0,02 * 25,00$	$= 0,50 \text{ kN/m}^2$
Ukupno: G		$= 0,50 \text{ kN/m}^2$

7. Stalno opterećenje - ostalo

- stolarija		$= 1,00 \text{ kN/m'}$
- ograda stubišta		$= 1,00 \text{ kN/m'}$
- zid	$0,30 * 3,40 * 15,00$	$= 15,30 \text{ kN/m'}$

8. Uporabno opterećenje

9.

- strop – škola – C1	$= 3,00 \text{ kN/m}^2$
- strop kata	$= 0,60 \text{ kN/m}^2$
- stubište – škola – S2	$= 5,00 \text{ kN/m}^2$

10. Promjenjivo opterećenje – snijeg

- snijeg (86,00 m.n.m.)	$= 0,80 \text{ kN/m}^2$
-------------------------	-------------------------

11. Promjenjivo opterećenje – vjetar

Osnovne vrijednosti opterećenja vjetrom

lokacija: Jagodnjak
 nadmorska visina: 86,0 m.n.v.
 kategorija terena: 3 *Područja sa stalnim pokrovom od vegetacije ili zgrade ili područja s izoliranim preprekama s razmakom najviše 20 visina prepreke (npr. sela, predgrađa, šuma)*

$v_{b,0} = 20$ m/s - temeljna vrijednost osnovne brzine vjetra
 $c_{dir} = 1,00$ - faktor smjera
 $c_{season} = 1,00$ - faktor godišnjeg doba
 $v_b = c_{dir} \cdot c_{season} \cdot v_{b,0}$ - osnovna brzina vjetra
 $v_b = 20$ m/s

$z = 9,50$ m - maksimalna visina građevine $z_{min} = 5$ m
 $z_0 = 0,3$ m - duljina hrapavosti $z_{max} = 200$ m

$v_m(z) = c_r(z) \cdot c_o(z) \cdot v_b$ - srednja brzina vjetra na visini z

$k_r = 0,215$ $k_r = 0,19 \cdot \left(\frac{z_0}{z_{0,II}}\right)^{0,07}$ - faktor terena

$c_r(z) = 0,744$ $c_r(z) = k_r \cdot \ln\left(\frac{z}{z_0}\right)$ - faktor hrapavosti $z_{min} < z \leq z_{max}$
 $c_r(z) = c_r(z_{min})$ $z \leq z_{min}$

$c_o(z) = 1,00$ - faktor vertikalne razvedenosti
 $v_m(z) = 14,88$ m/s

$I_v(z) = \frac{k_I}{c_o(z) \cdot \ln(z/z_0)}$ - intenzitet turbulencije $z_{min} < z \leq z_{max}$

$I_v(z) = I_v(z_{min})$ $z \leq z_{min}$

$k_I = 1,00$ - faktor turbulencije
 $I_v(z) = 0,289$

$q_b = (\rho/2) \cdot v_b^2$ - tlak pri osnovnoj brzini

$q_b = 0,250$ kN/m²

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

$q_p(z) = 0,419$ kN/m² $C_e(z) = 1,68$

površine ploha na jednodjelnoj građevini s četverostrešnim krovom

-smjer x ($\theta=0^\circ$)

b = 11,00		h = 9,50	
d = 16,00		e = 11,00	
A	$e/5 \times h$	2,20	$\times 9,50 = 20,90 \text{ m}^2$
B	$(4e/5) \times h$	8,80	$\times 9,50 = 83,60 \text{ m}^2$
C	$(d-e) \times h$	5,00	$\times 9,50 = 47,50 \text{ m}^2$
D	$b \times h$	11,00	$\times 9,50 = 104,50 \text{ m}^2$
E	$b \times h$	11,00	$\times 9,50 = 104,50 \text{ m}^2$
F	$e/10 \times e/4$	1,10	$\times 2,75 = 3,03 \text{ m}^2$
G	$e/10 \times (b-2e/4)$	1,10	$\times 5,50 = 6,05 \text{ m}^2$
H	$(d/2-e/10) \times (b-d/2-e/10)$	6,90	$\times 1,90 = 13,11 \text{ m}^2$
I	$(d/2-e/10\sqrt{2}) \times (b-d/2-e/5)$	7,22	$\times 0,80 = 5,78 \text{ m}^2$
J	$(d/2 - e/10\sqrt{2}) \times e/10$	7,22	$\times 1,10 = 7,94 \text{ m}^2$
K	$(e/10\sqrt{2}) \times (b-d)$	0,78	$\times -5,00 = -3,89 \text{ m}^2$
L	$e/10 \times d/2$	1,10	$\times 8,00 = 8,80 \text{ m}^2$
M	$(d-e/10)/2 \times (d/2-e/10\sqrt{2})$	7,45	$\times 7,22 = 53,81 \text{ m}^2$

- smjer y ($\theta=90^\circ$)

b = 16,00		h = 9,50	
d = 11,00		e = 16,00	
A	$e/5 \times h$	3,20	$\times 9,50 = 30,40 \text{ m}^2$
B	$(d-e/5) \times h$	7,80	$\times 9,50 = 74,10 \text{ m}^2$
C	0	0	$\times 9,50 = 0,00 \text{ m}^2$
D	$b \times h$	16,00	$\times 9,50 = 152,00 \text{ m}^2$
E	$b \times h$	16,00	$\times 9,50 = 152,00 \text{ m}^2$
F	$e/10 \times e/4$	1,60	$\times 4,00 = 6,40 \text{ m}^2$
G	$e/10 \times (b-e/2)$	1,60	$\times 8,00 = 12,80 \text{ m}^2$
H	$(b/2-e/10) \times (b/2-e/10)$	6,40	$\times 6,40 = 40,96 \text{ m}^2$
I	$(b/2-e/10) \times (b/2-e/10)$	6,40	$\times 6,40 = 40,96 \text{ m}^2$
J	$b/2 \times e/10$	8,00	$\times 1,60 = 12,80 \text{ m}^2$
L	$e/10 \times b/2$	1,60	$\times 8,00 = 12,80 \text{ m}^2$
M	$(e/2-e/10) \times b/2$	6,40	$\times 8,00 = 51,20 \text{ m}^2$
N	$(d-e/2-b/4) \times b/2$	-1,00	$\times 8,00 = -8,00 \text{ m}^2$

-smjer x ($\theta=0^\circ$)

	$q_b = 0,25$		$C_e = 1,68$		
	C_{pe}	C_{pi}	W_e	W_i	w [kN/m ²]
A	-1,2	0,25	-0,50	0,105	-0,61
B	-0,8	0,25	-0,34	0,105	-0,44
C	-0,5	0,25	-0,21	0,105	-0,32
D	0,7	-0,25	0,29	-0,105	0,40
E	-0,3	0,25	-0,13	0,105	-0,23
F	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
G	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
H	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
I	-0,3	0,25	-0,13	0,105	-0,23
J	-0,6	0,25	-0,25	0,105	-0,36
K	-0,6	0,25	-0,25	0,105	-0,36
L	-1,244	0,25	-0,52	0,105	-0,63
M	-0,6	0,25	-0,25	0,105	-0,36

nagib krovišta: 5° (max)

A	$C_{pe,1}$	$C_{pe,10}$	$C_{pe} = C_{pe,1} - (C_{pe,1} - C_{pe,10}) \log_{10} A$
20,90	-1,4	-1,2	-1,136
83,60	-1,1	-0,8	-0,523
47,50	-0,5	-0,5	-0,500
104,50	1	0,7	0,394
104,50	-0,3	-0,3	-0,300
3,03	0	0	0,000
6,05	0	0	0,000
13,11	0	0	0,000
5,78	-0,3	-0,3	-0,300
7,94	-0,6	-0,6	-0,600
-3,89	-0,6	-0,6	#NUM!
8,80	-2	-1,2	-1,244
53,81	-1,2	-0,6	-0,162

- smjer y ($\theta=90^\circ$)

	$q_b = 0,25$		$C_e = 1,68$		
	C_{pe}	C_{pi}	W_e	W_i	w [kN/m ²]
A	-1,2	0,25	-0,50	0,105	-0,61
B	-0,8	0,25	-0,34	0,105	-0,44
C	0	0	0,00	0,000	0,00
D	0,8	-0,25	0,34	-0,105	0,44
E	-0,5	0,25	-0,21	0,105	-0,32
F	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
G	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
H	0	-0,25	0,00	-0,105	0,11
I	-0,3	0,25	-0,13	0,105	-0,23
J	-0,6	0,25	-0,25	0,105	-0,36
L	-1,2	0,25	-0,50	0,105	-0,61
M	-0,6	0,25	-0,25	0,105	-0,36
N	-0,4	0,25	-0,17	0,105	-0,27

A	$C_{pe,1}$	$C_{pe,10}$	$C_{pe} = C_{pe,1} - (C_{pe,1} - C_{pe,10}) \log_{10} A$
30,40	-1,4	-1,2	-1,103
74,10	-1,1	-0,8	-0,539
0,00	-0,5	-0,5	#NUM!
152,00	1	0,8	0,564
152,00	-0,5	-0,5	-0,500
6,40	0	0	0,000
12,80	0	0	0,000
40,96	0	0	0,000
40,96	-0,3	-0,3	-0,300
12,80	-0,6	-0,6	-0,600
12,80	-2	-1,2	-1,114
51,20	-1,2	-0,6	-0,174
-8,00	-0,4	-0,4	#NUM!

12. Potresno opterećenje

- potres - $a_{gR} = 0,101$ g (za povratno razdoblje 475 godina)



RH, Karta potresnih područja, DGU, Zagreb, 2011. godine

PRORAČUN POTRESNE OTPORNOSTI

Proračun potresne otpornosti konstrukcije izrađen je računski, tablično i u računalnom programu Radimpex Tower 8.

Propisane mjere:

- Betoniranje serklaža izvesti nakon zidanja
- Vertikalne serklaže izvesti minimalnih dimenzija 25,0 x 25,0 cm
- Otvore > 3,0 m² uokviriti serklažima
- Izvesti horizontalne serklaže u stropnoj konstrukciji
- Maksimalna udaljenost horizontalnih i vertikalnih serklaža < 4,0 m
- Armatura vertikalnih serklaža- 4 ϕ 14, spone ϕ 8/25 cm
- Armatura horizontalnih serklaža- 4 ϕ 12, spone ϕ 8/25 cm
- Preklap uzdužne armature serklaža – minimalno 80 cm
- Debljina zida > 24 cm
- Sve prethodno navedeno u Tehničkom opisu i Programu kontrole i osiguranju kvalitete.

ANALIZA TEMELJNOG TLA

Prije izrade proračuna konstrukcije nisu provedeni geotehnički istražni radovi, te su usvojene karakteristične vrijednosti. Ako u međuvremenu budu dostupni podaci o kvaliteti temeljnog tla, proračun konstrukcije se mora usporediti sa istima i po potrebi korigirati temeljnu konstrukciju. Prije izvođenja temeljne konstrukcije, iskope treba pregledati nadzorni inženjer te upisom u građevinski dnevnik dopustiti betoniranje temeljne konstrukcije.

Dozvoljeno naprezanje u temeljnom tlu:

- $\sigma_{\text{dop}} = 200 \text{ kN/m}^2$

Zahtjevi za izvođenje:

- posteljicu zbiti do min. $M_s = 25 \text{ MN/m}^2$,
- tamponski sloj zbiti do min. $M_s = 50 \text{ MN/m}^2$,
- prilikom iskopa u slučaju nailaska na organski materijal izvršiti zamjenu sa šljunkom.

PRORAČUN MEHANIČKE OTPORNOSTI I STABILNOSTI

U daljnjem tekstu dan je proračun konstrukcije, kojim se dokazuje temeljni zahtjev mehaničke otpornosti i stabilnosti. Statički proračun i dimenzioniranje konstrukcije izrađen je računski, tablično i u računalnom programu Radimpex Tower 8.

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Sadržaj

Osnovni podaci o modelu	20
Ulazni podaci	
Ulazni podaci - Konstrukcija	21
Ulazni podaci - Opterećenje	23
Rezultati	
Statički proračun	26
Dimenzioniranje (drvo)	29

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Osnovni podaci o modelu

Datoteka: OŠ Jagodnjak_krovište.twp
Datum proračuna: 10.2.2025

Način proračuna: 3D model

- ☒ Teorija I-og reda ☐ Modalna analiza ☐ Stabilnost
☐ Teorija II-og reda ☐ Seizmički proračun ☐ Faze građenja
☐ Nelinearni proračun

Veličina modela

Broj čvorova: 196
Broj pločastih elemenata: 0
Broj grednih elemenata: 250
Broj graničnih elemenata: 759
Broj osnovnih slučajeva opterećenja: 4
Broj kombinacija opterećenja: 12

Jedinice mjera

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

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Ulazni podaci - Konstrukcija

Schema nivoa	Naziv	z [m]	h [m]
sljeme		0.65	0.65

Naziv	z [m]	h [m]
nazidnica	0.00	

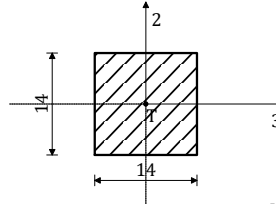
Tabela materijala

No	Naziv materijala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	αt [1/C]	Em[kN/m ²]	μm
1	C24	1.100e+7	0.20	4.20	1.000e-5	1.100e+7	0.20

Setovi greda

Set: 1 Presjek: b/d=14/14, Fiktivna ekscentričnost, nazidnica

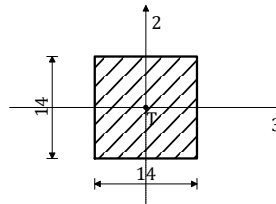
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C24	1.960e-2	1.633e-2	1.633e-2	5.410e-5	3.201e-5	3.201e-5



[cm]

Set: 2 Presjek: b/d=14/14, Fiktivna ekscentričnost, podrožnica, greben

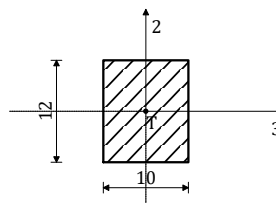
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C24	1.960e-2	1.633e-2	1.633e-2	5.410e-5	3.201e-5	3.201e-5



[cm]

Set: 3 Presjek: b/d=10/12, Fiktivna ekscentričnost, rog

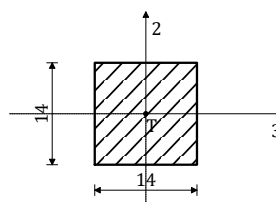
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C24	1.200e-2	1.000e-2	1.000e-2	1.984e-5	1.000e-5	1.440e-5



[cm]

Set: 4 Presjek: b/d=14/14, Fiktivna ekscentričnost, stup

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C24	1.960e-2	1.633e-2	1.633e-2	5.410e-5	3.201e-5	3.201e-5



[cm]

Setovi linijskih ležajeva

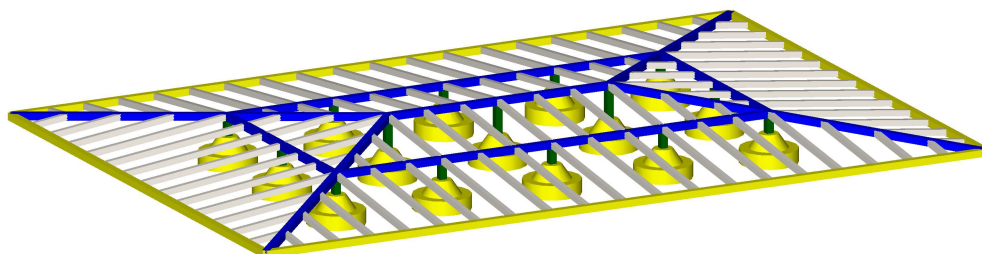
Set	K,R1	K,R2	K,R3	K,M1	Tlo [m]
1	1.000e+4	1.000e+4	1.000e+4		

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			

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739



NAZIV GRAĐEVINE:
 Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
 LOKACIJA GRAĐEVINE:
 Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
 k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
 GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
 Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
 e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
 kontakt +386 99 782 0739

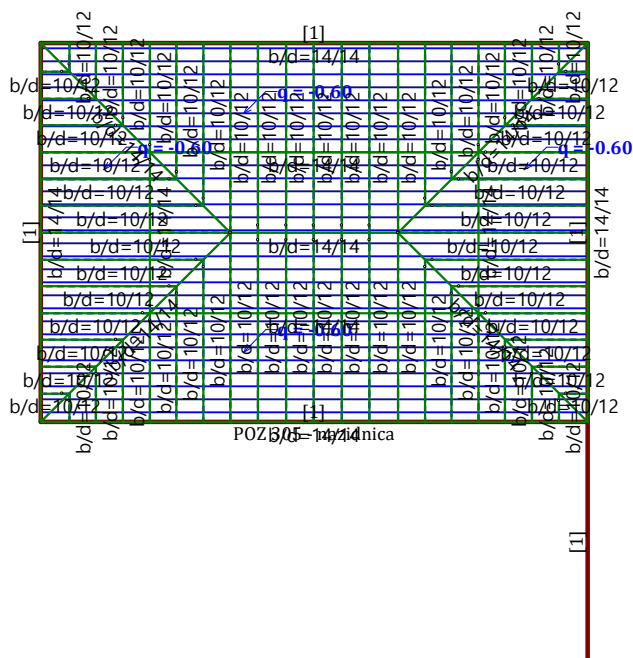
Ulazni podaci - Opterećenje

Lista slučajeva opterećenja

LC	Naziv
1	Stalno (g)
2	Snijeg
3	Vjetar -
4	Vjetar +
5	Komb.: 1.35xI
6	Komb.: 1.35xI+1.5xII
7	Komb.: 1.35xI+1.5xIII
8	Komb.: 1.35xI+1.5xIV

LC	Naziv
9	Komb.: 1.35xI+1.5xII+0.9xIII
10	Komb.: 1.35xI+1.5xII+0.9xIV
11	Komb.: 1.35xI+0.75xII+1.5xIII
12	Komb.: 1.35xI+0.75xII+1.5xIV
13	Komb.: I+II+0.6xIV
14	Komb.: I+II+0.6xIII
15	Komb.: I+0.6xII+III
16	Komb.: I+0.6xII+IV

Opt. 1: Stalno (g)

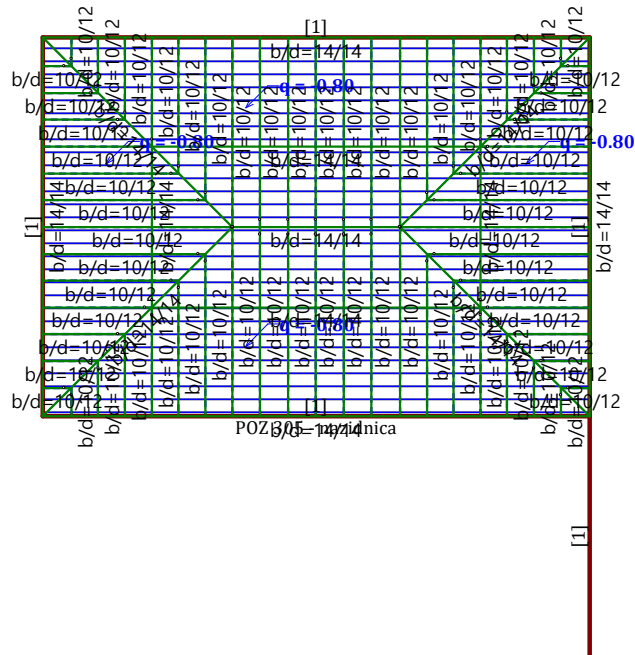


Pogled: krov

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

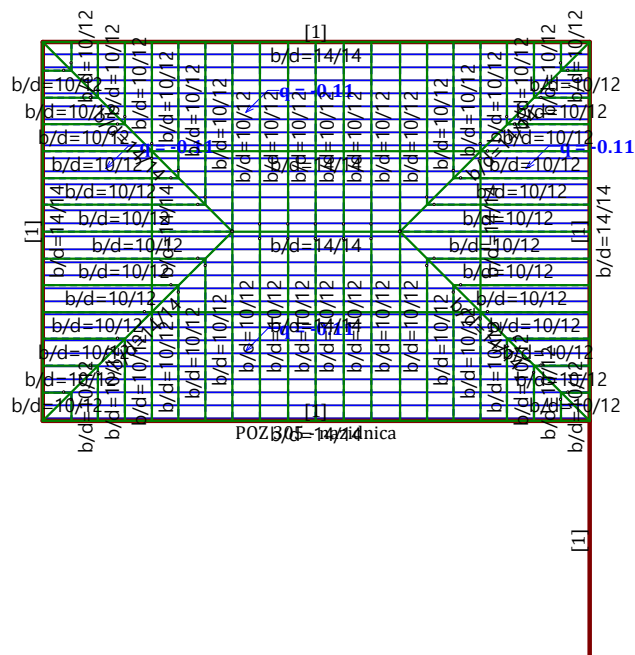
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Opt. 2: Snijeg



Pogled: krov

Opt. 3: Vjetar -



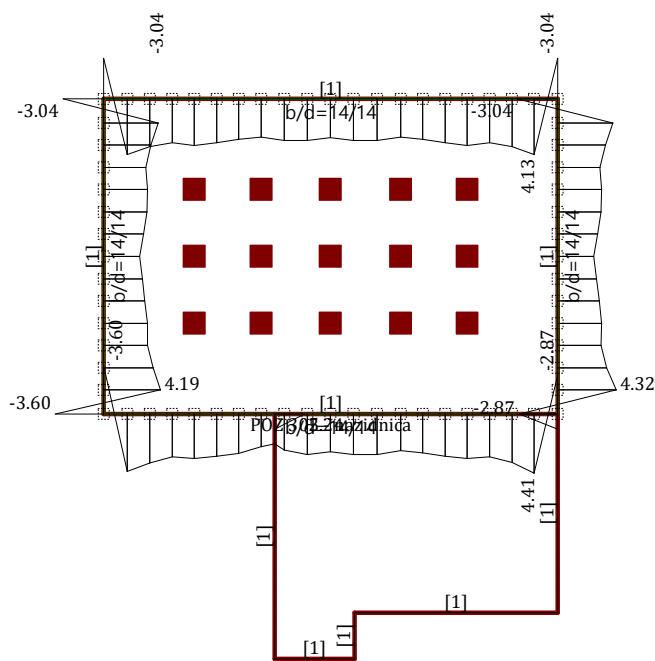
Pogled: krov

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

[illegible]

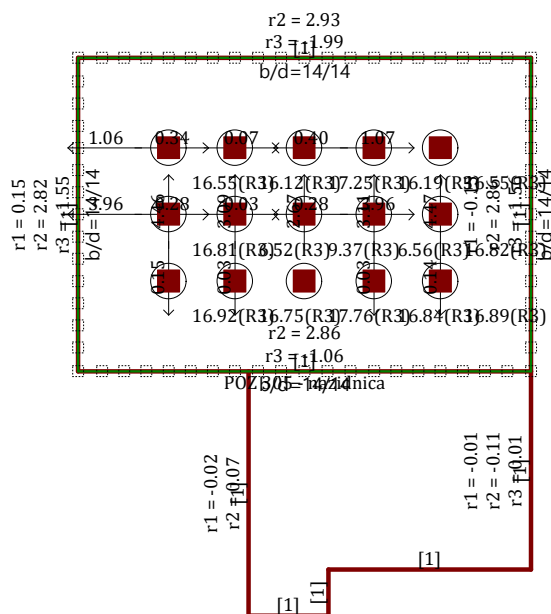
Pogled: krov

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Opt. 9: $1.35xI + 1.5xII + 0.9xIII$ 

Utjecaji u lin. ležaju: $\max r_2 = 4.41$ / $\min r_2 = -3.60$ kN/m

Opt. 9: $1.35xI + 1.5xII + 0.9xIII$

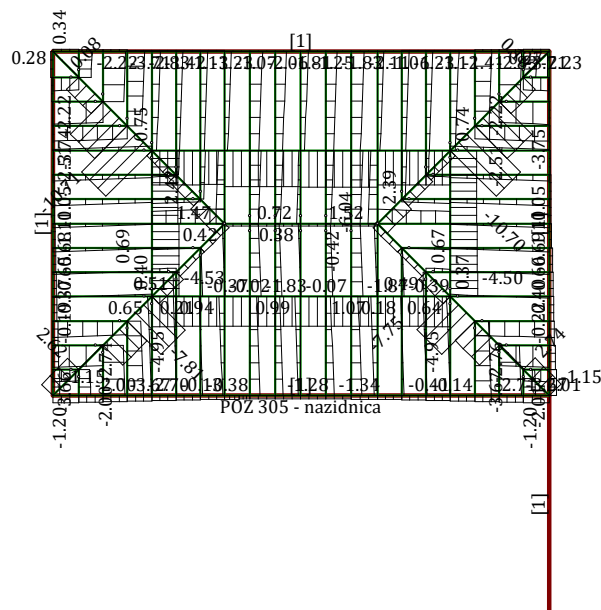


Reakcije ležajeva

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

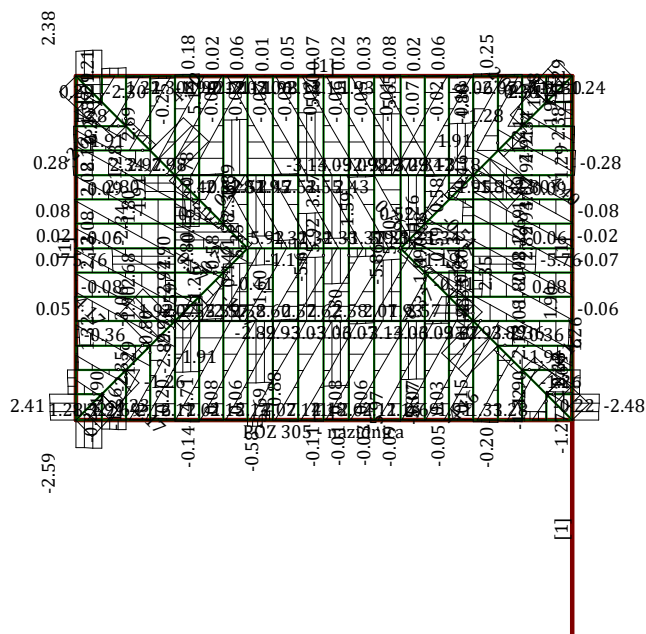
Opt. 9: 1.35xI+1.5xII+0.9xIII



Pogled: krov

Utjecaji u gredi: max N1= 2.74 / min N1= -10.71 kN

Opt. 9: 1.35xI+1.5xII+0.9xIII



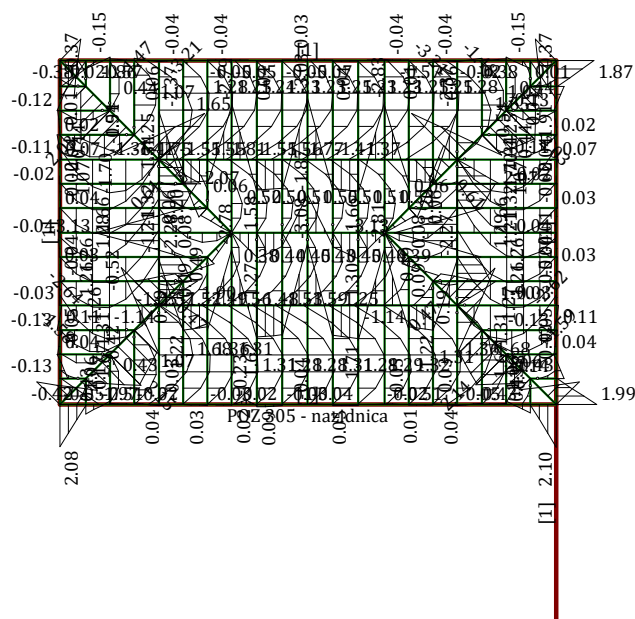
Pogled: krov

Utjecaji u gredi: max T2= 5.92 / min T2= -5.97 kN

U Osijeku, veljača 2025. godine

27

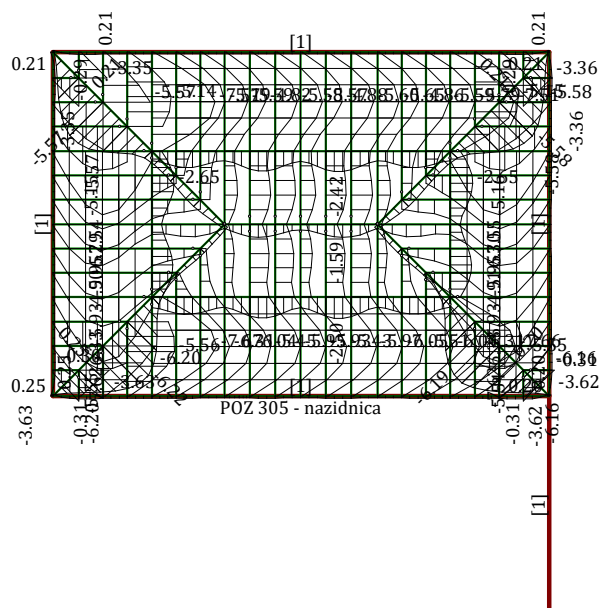
Opt. 9: 1.35xI+1.5xII+0.9xIII



Pogled: krov

Utjecaji u gredi: max M3= 2.15 / min M3= -3.21 kNm

Opt. 14: I+II+0.6xIII



Pogled: krov

Utjecaji u gredi: max Zp= 0.25 / min Zp= -7.67 m / 1000

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Faktor oblika (za pravokutni presjek)	km =	0.700
Karakteristična tlačna čvrstoća	fc,0,k =	21.000 MPa
Računska tlačna čvrstoća	fc,0,d =	12.923 MPa
Karakteristična čvrstoća na savijanje	fm,k =	24.000 MPa
Računska čvrstoća na savijanje - os 2	fm,2,d =	16.017 MPa
Računska čvrstoća na savijanje - os 3	fm,3,d =	15.443 MPa
Relativna vitkost	λrel,2 =	3.137
Relativna vitkost	λrel,3 =	2.614
Normalni tlačni napon	σc,0,d =	0.053 MPa
Moment otpora	W3 =	240.00 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 3	σm,3,d =	7.532 MPa

$$\sigma_{m,3,d} \leq f_{m,3,d} (7.532 \leq 15.443)$$

Iskorištenje presjeka je 48.8%

TLAK I SAVIJANJE - VELIKA VITKOST

Početna imperfekcija	βc =	0.200
Koeficijent	k3 =	4.147
Koeficijent	k2 =	5.703
Koeficijent	kc,3 =	0.136
Koeficijent	kc,2 =	0.096

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,2} \times f_{c,0,d})) + k_m \times (\sigma_{m,3,d} / f_{m,3,d}) + \sigma_{m,2,d} / f_{m,2,d} \leq 1 (0.384 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 38.4%

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,3} \times f_{c,0,d})) + \sigma_{m,3,d} / f_{m,3,d} + k_m \times (\sigma_{m,2,d} / f_{m,2,d}) \leq 1 (0.518 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 51.8%

KONTROLA NAPONA - POSMIK

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno		
Korekcijski koeficijent	Kmod =	0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	γm =	1.300
Karakteristični posmični napon	f _{v,k} =	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	f _{v,d} =	2.462 MPa
Površina poprečnog presjeka	A =	120.00 cm ²
Stvarni posmični napon(os 2)	τ _{2,d} =	0.404 MPa

$$\tau_{2,d} \leq f_{v,d} (0.404 \leq 2.462)$$

Iskorištenje presjeka je 16.4%

DOKAZ BOČNE STABILNOSTI

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno		
Korekcijski koeficijent	Kmod =	0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	γm =	1.300
Razmak pridržajnih točaka okomitih na pravac osi 2		
	lef =	533.97 cm
5% fraktil modula E paralelno vlaknima	E0.05 =	7400.0 MPa
5% fraktil modula posmika G	G0.05 =	460.00 MPa
Torzijski momenat inercije	I _{tor} =	1981.7 cm ⁴
Moment inercije	I ₂ =	1000.0 cm ⁴
Moment otpora	W ₃ =	240.00 cm ³
Kritični napon izvijanja	σ _{m,crit} =	63.669 MPa
Relativna vitkost za izvijanje	λ _{rel} =	0.614
Koeficijent	k _{krit} =	1.000
Normalni napon savijanja oko osi 3	σ _{m,3,d} =	7.532 MPa

$$\sigma_{m,3,d} \leq k_{krit} \times f_{m,3,d} (7.532 \leq 15.443)$$

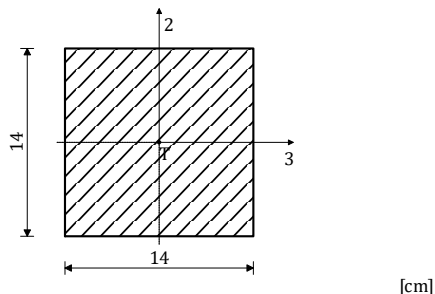
Iskorištenje presjeka je 48.8%

POZ 302 - greben (151-196)

Puno drvo crnogorica i bjelogorica - C24
Klasa uporabljivosti 2
EUROCODE (EN 1995-1-1)

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739



FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

9. $\gamma=0.93$	6. $\gamma=0.89$	11. $\gamma=0.71$
14. $\gamma=0.65$	10. $\gamma=0.59$	15. $\gamma=0.53$
7. $\gamma=0.46$	13. $\gamma=0.42$	5. $\gamma=0.39$
16. $\gamma=0.16$	12. $\gamma=0.15$	8. $\gamma=0.05$

KONTROLA NORMALNIH I POSMIČNIH NAPONA (slučaj opterećenja 9, na 319.4 cm od početka štapa)

Računska uzdužna sila	Ned = -10.691 kN
Poprečna sila u pravcu osi 2	V2ed = -4.402 kN
Poprečna sila u pravcu osi 3	V3ed = -0.186 kN
Moment torzije	M1ed = 0.118 kNm
Moment savijanja oko osi 2	M2ed = -0.156 kNm
Moment savijanja oko osi 3	M3ed = 3.215 kNm

KONTROLA NAPONA - TLAK I SAVIJANJE

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno	
Korekcijski koeficijent	Kmod = 0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	$\gamma_m = 1.300$
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 2	
	Kh_2 = 1.014
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 3	
	Kh_3 = 1.014
Faktor oblika (za pravokutni presjek)	km = 0.700
Karakteristična tlačna čvrstoća	fc,0,k = 21.000 MPa
Računska tlačna čvrstoća	fc,0,d = 12.923 MPa
Karakteristična čvrstoća na savijanje	fm,k = 24.000 MPa
Računska čvrstoća na savijanje	fm,d = 14.974 MPa
Relativna vitkost	$\lambda_{rel,2} = 3.157$
Relativna vitkost	$\lambda_{rel,3} = 3.157$
Normalni tlačni napon	$\sigma_{c,0,d} = 0.545$ MPa
Moment otpora	W2 = 457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 2	$\sigma_{m2,d} = 0.340$ MPa

$$\sigma_{m2,d} \leq f_{m,d} \quad (0.340 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 2.3%

Moment otpora	W3 = 457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 3	$\sigma_{m3,d} = 7.029$ MPa

$$\sigma_{m3,d} \leq f_{m,d} \quad (7.029 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 46.9%

TLAK I SAVIJANJE - VELIKA VITKOST

Početna imperfekcija	$\beta_c = 0.200$
Koeficijent	k3 = 5.768
Koeficijent	k2 = 5.768
Koeficijent	kc,3 = 0.094
Koeficijent	kc,2 = 0.094

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,2} \times f_{c,0,d})) + k_m \times (\sigma_{m3,d} / f_{m,d}) + \sigma_{m2,d} / f_{m,d} \leq 1 \quad (0.798 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 79.8%

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,3} \times f_{c,0,d})) + \sigma_{m3,d} / f_{m,d} + k_m \times (\sigma_{m2,d} / f_{m,d}) \leq 1 \quad (0.932 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 93.2%

KONTROLA NAPONA - POSMIK

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno	
Korekcijski koeficijent	Kmod = 0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	$\gamma_m = 1.300$

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Karakteristični posmični napon	$f_{v,k} =$	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	$f_{v,d} =$	2.462 MPa
Površina poprečnog presjeka	$A =$	196.00 cm ²
Stvarni posmični napon(os 2)	$\tau_{2,d} =$	0.337 MPa
Stvarni posmični napon(os 3)	$\tau_{3,d} =$	0.014 MPa
Superpozicija utjecaja od poprečne sile		
(2)	$\tau_{2,d} / f_{v,d} =$	0.137
(3)	$\tau_{3,d} / f_{v,d} =$	0.006

$$(2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.020 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 2.0%

KONTROLA NAPONA - TORZIJA

Karakteristična posmična čvrstoća	$f_{v,k} =$	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	$f_{v,d} =$	2.462 MPa
Koeficijent	$k_{shape} =$	1.150
Torzijski moment otpora	$W_t =$	570.75 cm ³
Stvarni posmični napon	$\tau_{tor,d} =$	0.206 MPa

$$\tau_{tor,d} \leq k_{shape} \times f_{v,d} \quad (0.206 \leq 2.831)$$

Iskorištenje presjeka je 7.3%

Superpozicija utjecaja od poprečne sile i momenta torzije

(1)	$\tau_{tor,d} / (k_{shape} \times f_{v,d}) =$	0.073
(2)	$\tau_{2,d} / f_{v,d} =$	0.137
(3)	$\tau_{3,d} / f_{v,d} =$	0.006

$$(1) + (2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.092 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 9.2%

DOKAZ BOČNE STABILNOSTI

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno

Korekcijski koeficijent	$K_{mod} =$	0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	$\gamma_m =$	1.300

Razmak pridržajnih točaka okomitih na pravac osi 2

	$l_{ef} =$	752.35 cm
5% fraktil modula E paralelno vlaknima	$E_{0.05} =$	7400.0 MPa
5% fraktil modula posmika G	$G_{0.05} =$	460.00 MPa
Torzijski moment inercije	$I_{tor} =$	5410.7 cm ⁴
Moment inercije	$I_2 =$	3201.3 cm ⁴
Moment otpora	$W_3 =$	457.33 cm ³
Kritični napon izvijanja	$\sigma_{m,crit} =$	70.111 MPa
Relativna vitkost za izvijanje	$\lambda_{rel} =$	0.585
Koeficijent	$k_{krit} =$	1.000
Normalni napon savijanja oko osi 3	$\sigma_{m,d} =$	7.029 MPa

$$\sigma_{m,d} \leq k_{krit} \times \sigma_{m,crit} \quad (7.029 \leq 14.974)$$

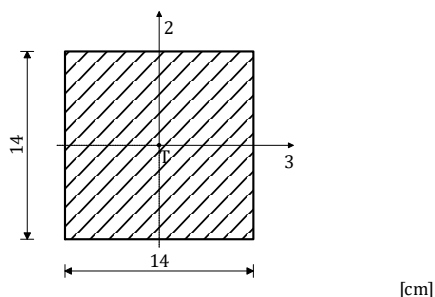
Iskorištenje presjeka je 46.9%

POZ 303 - stup (178-176)

Puno drvo crnogorica i bjelogorica - C24

Klasa uporabljivosti 2

EUROCODE (EN 1995-1-1)



FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

9. $\gamma=0.29$	6. $\gamma=0.28$	11. $\gamma=0.22$
14. $\gamma=0.20$	10. $\gamma=0.18$	15. $\gamma=0.16$
7. $\gamma=0.14$	13. $\gamma=0.13$	5. $\gamma=0.12$
8. $\gamma=0.04$	16. $\gamma=0.04$	12. $\gamma=0.03$

KONTROLA NORMALNIH I POSMIČNIH NAPONA
(slučaj opterećenja 9, početak štapa)

Računska uzdužna sila	Ned =	-16.509 kN
Poprečna sila u pravcu osi 2	V2ed =	1.069 kN
Poprečna sila u pravcu osi 3	V3ed =	4.472 kN
Moment savijanja oko osi 2	M2ed =	1.673 kNm
Moment savijanja oko osi 3	M3ed =	-0.400 kNm

KONTROLA NAPONA - TLAK I SAVIJANJE

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno	Kmod =	0.800
Korekcijski koeficijent	ym =	1.300
Parcijalni koef. za svojstva gradiva		
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 2	Kh_2 =	1.014
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 3	Kh_3 =	1.014
Faktor oblika (za pravokutni presjek)	km =	0.700
Karakteristična tlačna čvrstoća	fc,0,k =	21.000 MPa
Računska tlačna čvrstoća	fc,0,d =	12.923 MPa
Karakteristična čvrstoća na savijanje	fm,k =	24.000 MPa
Računska čvrstoća na savijanje	fm,d =	14.974 MPa
Relativna vitkost	λrel,2 =	0.157
Relativna vitkost	λrel,3 =	0.157
Normalni tlačni napon	σc,0,d =	0.842 MPa
Moment otpora	W2 =	457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 2	σm2,d =	3.657 MPa

$$\sigma_{m2,d} \leq f_{m,d} \quad (3.657 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 24.4%

Moment otpora	W3 =	457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 3	σm3,d =	0.875 MPa

$$\sigma_{m3,d} \leq f_{m,d} \quad (0.875 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 5.8%

TLAK I SAVIJANJE - MALA VITKOST

$$(\sigma_{c,0,d} / f_{c,0,d})^2 + k_m \times (\sigma_{m3,d} / f_{m,d}) + \sigma_{m2,d} / f_{m,d} \leq 1$$

$$(0.289 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 28.9%

$$(\sigma_{c,0,d} / f_{c,0,d})^2 + \sigma_{m3,d} / f_{m,d} + k_m \times (\sigma_{m2,d} / f_{m,d}) \leq 1$$

$$(0.234 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 23.4%

KONTROLA NAPONA - POSMIK

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno	Kmod =	0.800
Korekcijski koeficijent	ym =	1.300
Parcijalni koef. za svojstva gradiva		
Karakteristični posmični napon	f _{v,k} =	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	f _{v,d} =	2.462 MPa
Površina poprečnog presjeka	A =	196.00 cm ²
Stvarni posmični napon(os 2)	τ _{2,d} =	0.082 MPa
Stvarni posmični napon(os 3)	τ _{3,d} =	0.342 MPa
Superpozicija utjecaja od poprečne sile		
(2)	τ _{2,d} / f _{v,d} =	0.033
(3)	τ _{3,d} / f _{v,d} =	0.139

$$(2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.006 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 0.6%

DOKAZ BOČNE STABILNOSTI

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno	Kmod =	0.800
Korekcijski koeficijent	ym =	1.300
Parcijalni koef. za svojstva gradiva		
Razmak pridržajnih točaka okomitih na pravac osi 2	l _{ef} =	37.406 cm
5% fraktil modula E paralelno vlaknima	E _{0.05} =	7400.0 MPa
5% fraktil modula posmika G	G _{0.05} =	460.00 MPa
Torzijski momenat inercije	I _{tor} =	5410.7 cm ⁴
Moment inercije	I ₂ =	3201.3 cm ⁴
Moment otpora	W ₃ =	457.33 cm ³
Kritični napon izvijanja	σ _{m,crit} =	1410.2 MPa
Relativna vitkost za izvijanje	λ _{rel} =	0.130
Koeficijent	k _{krit} =	1.000
Normalni napon savijanja oko osi 3	σ _{m3,d} =	0.875 MPa

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

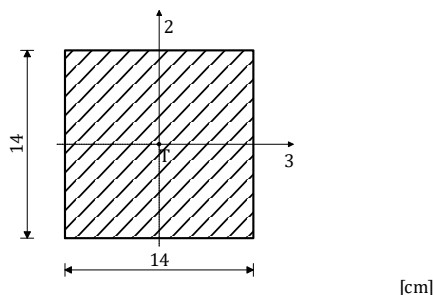
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

$$\sigma_{m,3,d} \leq k_{krit} \times f_{m,3,d} (0.875 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 5.8%

POZ 304 - podrožnica (97-178)

Puno drvo crnogorica i bjelogorica - C24
Klasa uporabljivosti 2
EUROCODE (EN 1995-1-1)



FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

9. $\gamma=0.84$	6. $\gamma=0.80$	11. $\gamma=0.65$
14. $\gamma=0.59$	10. $\gamma=0.51$	15. $\gamma=0.49$
7. $\gamma=0.42$	13. $\gamma=0.37$	5. $\gamma=0.35$
16. $\gamma=0.12$	12. $\gamma=0.10$	8. $\gamma=0.06$

KONTROLA NORMALNIH NAPONA

(slučaj opterećenja 9, na 459.0 cm od početka štapa)

Računska uzdužna sila	Ned =	-6.037 kN
Poprečna sila u pravcu osi 2	V2ed =	-5.863 kN
Poprečna sila u pravcu osi 3	V3ed =	-0.534 kN
Moment torzije	M1ed =	-0.216 kNm
Moment savijanja oko osi 2	M2ed =	-0.270 kNm
Moment savijanja oko osi 3	M3ed =	3.028 kNm

KONTROLA NAPONA - TLAK I SAVIJANJE

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno

Korekcijski koeficijent

Kmod = 0.800

Parcijalni koef. za svojstva gradiva

$\gamma_m = 1.300$

Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 2

Kh_2 = 1.014

Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 3

Kh_3 = 1.014

Faktor oblika (za pravokutni presjek)

km = 0.700

Karakteristična tlačna čvrstoća

fc,0,k = 21.000 MPa

Računska tlačna čvrstoća

fc,0,d = 12.923 MPa

Karakteristična čvrstoća na savijanje

fm,k = 24.000 MPa

Računska čvrstoća na savijanje

fm,d = 14.974 MPa

Relativna vitkost

$\lambda_{rel,2} = 3.860$

Relativna vitkost

$\lambda_{rel,3} = 3.860$

Normalni tlačni napon

$\sigma_{c,0,d} = 0.308$ MPa

Moment otpora

W2 = 457.33 cm³

Normalni napon savijanja oko osi 2

$\sigma_{m,2,d} = 0.591$ MPa

$$\sigma_{m,2,d} \leq f_{m,d} (0.591 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 3.9%

Moment otpora

W3 = 457.33 cm³

Normalni napon savijanja oko osi 3

$\sigma_{m,3,d} = 6.621$ MPa

$$\sigma_{m,3,d} \leq f_{m,d} (6.621 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 44.2%

TLAK I SAVIJANJE - VELIKA VITKOST

Početna imperfekcija

$\beta_c = 0.200$

Koeficijent

k3 = 8.306

Koeficijent

k2 = 8.306

Koeficijent

kc,3 = 0.064

Koeficijent

kc,2 = 0.064

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,2} \times f_{c,0,d})) + k_m \times (\sigma_{m,3,d} / f_{m,d}) + \sigma_{m,2,d} / f_{m,d} \leq 1 \quad (0.722 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 72.2%

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,3} \times f_{c,0,d})) + \sigma_{m,3,d} / f_{m,d} + k_m \times (\sigma_{m,2,d} / f_{m,d}) \leq 1 \quad (0.843 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 84.3%

DOKAZ BOČNE STABILNOSTI

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno

Korekcijski koeficijent

Kmod = 0.800

Parcijalni koef. za svojstva gradiva

$\gamma_m = 1.300$

Razmak pridržajnih točaka okomitih na pravac osi 2

l_{ef} = 920.00 cm

5% fraktil modula E paralelno vlaknima

E_{0.05} = 7400.0 MPa

5% fraktil modula posmika G

G_{0.05} = 460.00 MPa

Torzijski moment inercije

I_{tor} = 5410.7 cm⁴

Moment inercije

I₂ = 3201.3 cm⁴

Moment otpora

W₃ = 457.33 cm³

Kritični napon izvijanja

$\sigma_{m,crit} = 57.335$ MPa

Relativna vitkost za izvijanje

$\lambda_{rel} = 0.647$

Koeficijent

k_{krit} = 1.000

Normalni napon savijanja oko osi 3

$\sigma_{m,3,d} = 6.621$ MPa

$$\sigma_{m,3,d} \leq k_{krit} \times f_{m,3,d} \quad (6.621 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 44.2%

KONTROLA POSMIČNIH NAPONA

(slučaj opterećenja 9, na 695.0 cm od početka štapa)

Poprečna sila u pravcu osi 2

V_{2ed} = -5.127 kN

Poprečna sila u pravcu osi 3

V_{3ed} = -0.512 kN

Moment torzije

M_{1ed} = -0.452 kNm

KONTROLA NAPONA - POSMIK

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno

Korekcijski koeficijent

Kmod = 0.800

Parcijalni koef. za svojstva gradiva

$\gamma_m = 1.300$

Karakteristični posmični napon

f_{v,k} = 4.000 MPa

Računska posmična čvrstoća

f_{v,d} = 2.462 MPa

Površina poprečnog presjeka

A = 196.00 cm²

Stvarni posmični napon(os 2)

$\tau_{2,d} = 0.392$ MPa

Stvarni posmični napon(os 3)

$\tau_{3,d} = 0.039$ MPa

Superpozicija utjecaja od poprečne sile

(2)

$\tau_{2,d} / f_{v,d} = 0.159$

(3)

$\tau_{3,d} / f_{v,d} = 0.016$

$$(2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.028 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 2.8%

KONTROLA NAPONA - TORZIJA

Karakteristična posmična čvrstoća

f_{v,k} = 4.000 MPa

Računska posmična čvrstoća

f_{v,d} = 2.462 MPa

Koeficijent

k_{shape} = 1.150

Torzijski moment otpora

W_t = 570.75 cm³

Stvarni posmični napon

$\tau_{tor,d} = 0.792$ MPa

$$\tau_{tor,d} \leq k_{shape} \times f_{v,d} \quad (0.792 \leq 2.831)$$

Iskorištenje presjeka je 28.0%

Superpozicija utjecaja od poprečne sile i momenta torzije

(1)

$\tau_{tor,d} / (k_{shape} \times f_{v,d}) = 0.280$

(2)

$\tau_{2,d} / f_{v,d} = 0.159$

(3)

$\tau_{3,d} / f_{v,d} = 0.016$

$$(1) + (2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.306 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 30.6%

POZ 305 - nazidnica (141-10)

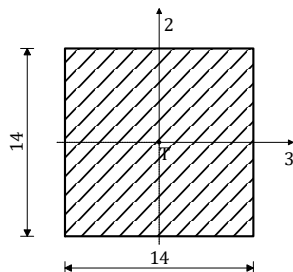
Puno drvo crnogorica i bjelogorica - C24

Klasa uporabljivosti 2

EUROCODE (EN 1995-1-1)

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739



[cm]

FAKTORI ISKORIŠTENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

9. $\gamma=0.58$	6. $\gamma=0.55$	11. $\gamma=0.44$
14. $\gamma=0.40$	10. $\gamma=0.36$	15. $\gamma=0.33$
7. $\gamma=0.28$	13. $\gamma=0.26$	5. $\gamma=0.24$
16. $\gamma=0.10$	12. $\gamma=0.09$	8. $\gamma=0.06$

KONTROLA NORMALNIH NAPONA (slučaj opterećenja 9, početak štapa)

Računska uzdužna sila	Ned =	-1.198 kN
Poprečna sila u pravcu osi 2	V2ed =	2.565 kN
Poprečna sila u pravcu osi 3	V3ed =	0.581 kN
Moment torzije	M1ed =	0.924 kNm
Moment savijanja oko osi 2	M2ed =	0.397 kNm
Moment savijanja oko osi 3	M3ed =	-2.095 kNm

KONTROLA NAPONA - TLAK I SAVIJANJE

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrojano	
Korekcijski koeficijent	Kmod = 0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	$\gamma_m = 1.300$
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 2	
	Kh_2 = 1.014
Dodatak za elemente sa malim dimenzijama - os 3	
	Kh_3 = 1.014
Faktor oblika (za pravokutni presjek)	km = 0.700
Karakteristična tlačna čvrstoća	fc,0,k = 21.000 MPa
Računska tlačna čvrstoća	fc,0,d = 12.923 MPa
Karakteristična čvrstoća na savijanje	fm,k = 24.000 MPa
Računska čvrstoća na savijanje	fm,d = 14.974 MPa
Relativna vitkost	$\lambda_{rel,2} = 6.419$
Relativna vitkost	$\lambda_{rel,3} = 6.419$
Normalni tlačni napon	$\sigma_{c,0,d} = 0.061$ MPa
Moment otpora	W2 = 457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 2	$\sigma_{m2,d} = 0.869$ MPa

$$\sigma_{m2,d} \leq f_{m,d} \quad (0.869 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 5.8%

Moment otpora	W3 = 457.33 cm ³
Normalni napon savijanja oko osi 3	$\sigma_{m3,d} = 4.581$ MPa

$$\sigma_{m3,d} \leq f_{m,d} \quad (4.581 \leq 14.974)$$

Iskorištenje presjeka je 30.6%

TLAK I SAVIJANJE - VELIKA VITKOST

Početna imperfekcija	$\beta_c = 0.200$
Koeficijent	k3 = 21.717
Koeficijent	k2 = 21.717
Koeficijent	kc,3 = 0.024
Koeficijent	kc,2 = 0.024

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,2} \times f_{c,0,d})) + k_m \times (\sigma_{m3,d} / f_{m,d}) + \sigma_{m2,d} / f_{m,d} \leq 1 \quad (0.473 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 47.3%

$$(\sigma_{c,0,d} / (k_{c,3} \times f_{c,0,d})) + \sigma_{m3,d} / f_{m,d} + k_m \times (\sigma_{m2,d} / f_{m,d}) \leq 1 \quad (0.547 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 54.7%

DOKAZ BOČNE STABILNOSTI

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrojano	
Korekcijski koeficijent	Kmod = 0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	$\gamma_m = 1.300$

NAZIV GRAĐEVINE:
 Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
 LOKACIJA GRAĐEVINE:
 Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
 k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
 GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
 Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
 e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
 kontakt +386 99 782 0739

Razmak pridržajnih točaka okomitih na pravac osi 2

	l _{ef} =	1530.0 cm
5% fraktil modula E paralelno vlaknima	E _{0.05} =	7400.0 MPa
5% fraktil modula posmika G	G _{0.05} =	460.00 MPa
Torzijski momenat inercije	I _{tor} =	5410.7 cm ⁴
Moment inercije	I ₂ =	3201.3 cm ⁴
Moment otpora	W ₃ =	457.33 cm ³
Kritični napon izvijanja	σ _{m,crit} =	34.476 MPa
Relativna vitkost za izvijanje	λ _{rel} =	0.834
Koeficijent	k _{krit} =	0.934
Normalni napon savijanja oko osi 3	σ _{m3,d} =	4.581 MPa

$$\sigma_{m3,d} \leq k_{krit} \times f_{m3,d} \quad (4.581 \leq 13.990)$$

Iskorištenje presjeka je 32.7%

KONTROLA POSMIČNIH NAPONA

(slučaj opterećenja 9, na 80.0 cm od početka štapa)

Poprečna sila u pravcu osi 2	V _{2ed} =	2.654 kN
Poprečna sila u pravcu osi 3	V _{3ed} =	0.581 kN
Moment torzije	M _{1ed} =	0.924 kNm

KONTROLA NAPONA - POSMIK

Vrsta opterećenja: osnovno - srednjetrajno

Korekcijski koeficijent	K _{mod} =	0.800
Parcijalni koef. za svojstva gradiva	γ _m =	1.300
Karakteristični posmični napon	f _{v,k} =	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	f _{v,d} =	2.462 MPa
Površina poprečnog presjeka	A =	196.00 cm ²
Stvarni posmični napon(os 2)	τ _{2,d} =	0.203 MPa
Stvarni posmični napon(os 3)	τ _{3,d} =	0.044 MPa
Superpozicija utjecaja od poprečne sile		
(2)	τ _{2,d} / f _{v,d} =	0.083
(3)	τ _{3,d} / f _{v,d} =	0.018

$$(2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.008 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 0.8%

KONTROLA NAPONA - TORZIJA

Karakteristična posmična čvrstoća	f _{v,k} =	4.000 MPa
Računska posmična čvrstoća	f _{v,d} =	2.462 MPa
Koeficijent	k _{shape} =	1.150
Torzijski moment otpora	W _t =	570.75 cm ³
Stvarni posmični napon	τ _{tor,d} =	1.619 MPa

$$\tau_{tor,d} \leq k_{shape} \times f_{v,d} \quad (1.619 \leq 2.831)$$

Iskorištenje presjeka je 57.2%

Superpozicija utjecaja od poprečne sile i momenta torzije

(1)	τ _{tor,d} / (k _{shape} × f _{v,d}) =	0.572
(2)	τ _{2,d} / f _{v,d} =	0.083
(3)	τ _{3,d} / f _{v,d} =	0.018

$$(1) + (2)^2 + (3)^2 \leq 1 \quad (0.579 \leq 1)$$

Iskorištenje presjeka je 57.9%

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Sadržaj

Osnovni podaci o modelu	39
Ulazni podaci	
Ulazni podaci - Konstrukcija	39
Ulazni podaci - Opterećenje	42
Rezultati	
Modalna analiza	47
Seizmički proračun	48
Statički proračun	50
Dimenzioniranje (beton)	54

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Osnovni podaci o modelu, Ulazni podaci - Konstrukcija

Datoteka: OŠ Jagodnjak_zgrada.twp
Datum proračuna: 20.2.2025

Način proračuna: 3D model

- ☒ Teorija I-og reda ☒ Modalna analiza ☐ Stabilnost
☐ Teorija II-og reda ☒ Seizmički proračun ☐ Faze građenja
☐ Nelinearni proračun

Veličina modela

Broj čvorova: 21999
Broj pločastih elemenata: 17195
Broj grednih elemenata: 2169
Broj graničnih elemenata: 2346
Broj osnovnih slučajeva opterećenja: 5
Broj kombinacija opterećenja: 2

Jedinice mjera

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

Schema nivoa

Naziv	z [m]	h [m]
krov	7.50	3.70
kat	3.80	1.90

Naziv	z [m]	h [m]
podest	1.90	1.90
temelj	0.00	

Tabela materijala

No	Naziv materijala	E[kN/m ²]	μ	γ[kN/m ³]	α[1/C]	Em[kN/m ²]	μm
1	Opeka - dobro stanje	7.580e+4	0.20	25.00	1.000e-5	3.410e+6	0.20
2	C 25/30	3.100e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.100e+7	0.20

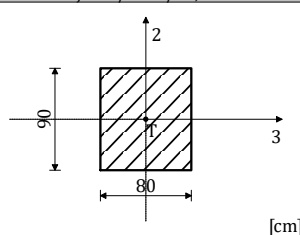
Setovi ploča

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>	0.300	0.150	2	Tanka ploča	Izotropna			
<3>	0.200	0.100	2	Tanka ploča	Izotropna			
<4>	0.160	0.080	2	Tanka ploča	Izotropna			

Setovi greda

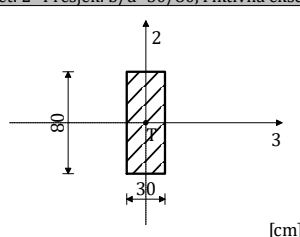
Set: 1 Presjek: b/d=80/90, Fiktivna ekscentričnost, TT 001 - temelj

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	7.200e-1	6.000e-1	6.000e-1	7.206e-2	3.840e-2	4.860e-2

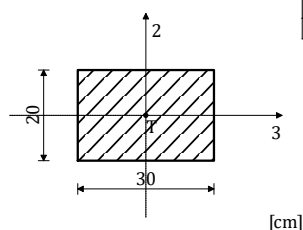


Set: 2 Presjek: b/d=30/80, Fiktivna ekscentričnost, TT 002 - temelj stubišta

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	2.400e-1	2.000e-1	2.000e-1	5.502e-3	1.800e-3	1.280e-2



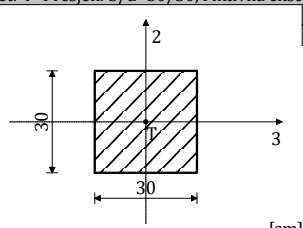
Set: 3 Presjek: b/d=30/20, Fiktivna ekscentričnost, HS



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	6.000e-2	5.000e-2	5.000e-2	4.695e-4	4.500e-4	2.000e-4

[cm]

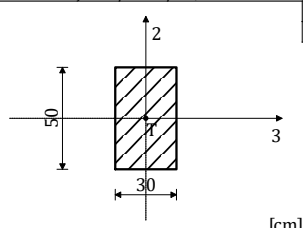
Set: 4 Presjek: b/d=30/30, Fiktivna ekscentričnost, VS



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	9.000e-2	7.500e-2	7.500e-2	1.141e-3	6.750e-4	6.750e-4

[cm]

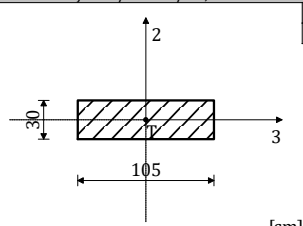
Set: 5 Presjek: b/d=30/50, Fiktivna ekscentričnost, VS1



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

[cm]

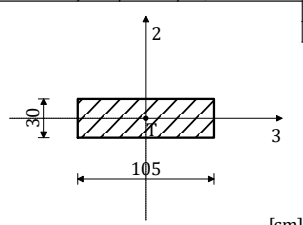
Set: 6 Presjek: b/d=105/30, Fiktivna ekscentričnost, VS2



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	3.150e-1	2.625e-1	2.625e-1	7.750e-3	2.894e-2	2.363e-3

[cm]

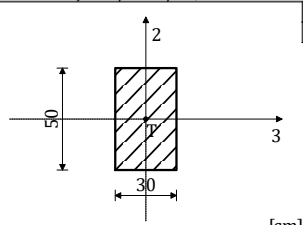
Set: 7 Presjek: b/d=105/30, Fiktivna ekscentričnost, VS3



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	3.150e-1	2.625e-1	2.625e-1	7.750e-3	2.894e-2	2.363e-3

[cm]

Set: 8 Presjek: b/d=30/50, Fiktivna ekscentričnost, G 101



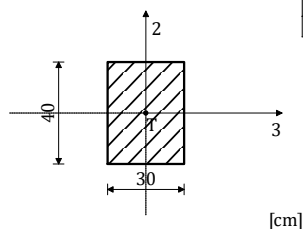
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	1.500e-1	1.250e-1	1.250e-1	2.817e-3	1.125e-3	3.125e-3

[cm]

NAZIV GRAĐEVINE:
 Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
 LOKACIJA GRAĐEVINE:
 Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
 k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
 GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
 Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
 e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
 kontakt +386 99 782 0739

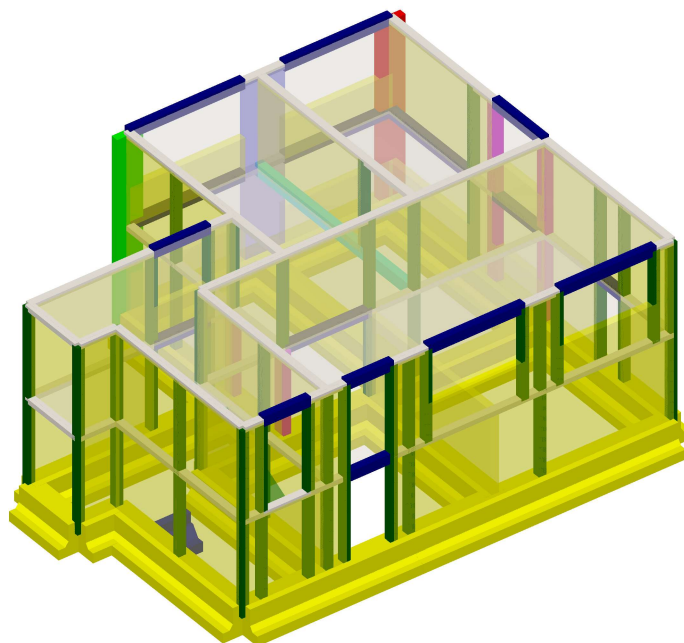
Set: 9 Presjek: b/d=30/40, Fiktivna ekscentričnost, G 102



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
2 - C 25/30	1.200e-1	1.000e-1	1.000e-1	1.944e-3	9.000e-4	1.600e-3

Setovi linijskih ležajeva

Set	K,R1	K,R2	K,R3	K,M1	Tlo [m]
1	6.500e+3	6.500e+3	6.500e+3		0.800
2	6.500e+3	6.500e+3	6.500e+3		0.300



Izometrija

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Lista slučajeva opterećenja

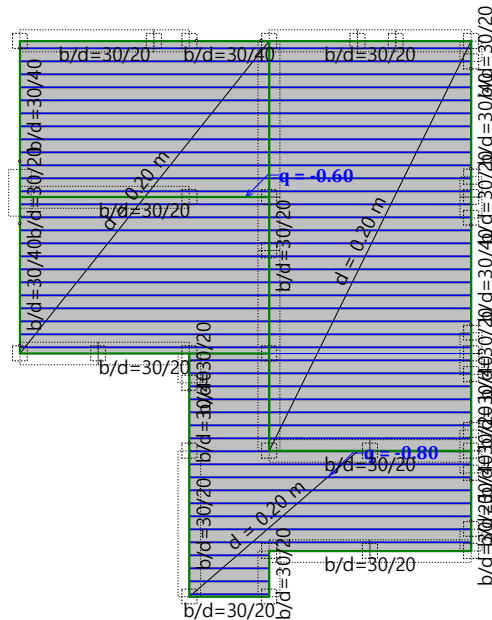
LC	Naziv
1	Stalno (g)
2	Uporabno
3	Krov
4	notres v

LC	Naziv
5	potres y
6	Komb.: 1.35xI+1.5xII+III
7	Komb.: I+II+III

Figure 10 consists of two diagrams illustrating the design of a rectangular reinforced concrete slab. The top diagram shows a slab with dimensions $b/d = 30/20$ and $d = 0.20$ m, with a reinforcement ratio $q = 1.76$. The bottom diagram shows a slab with dimensions $b/d = 30/20$ and $d = 0.20$ m, with a reinforcement ratio $q = 2.60$. Both diagrams include a grid of reinforcement bars and a cross-section view.

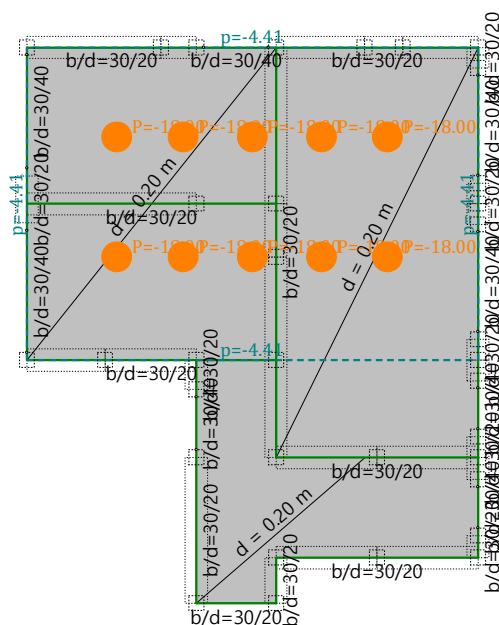
Nivo: krov [7.50 m]

Opt. 2: Uporabno



Nivo: krov [7.50 m]

Opt. 3: Krov

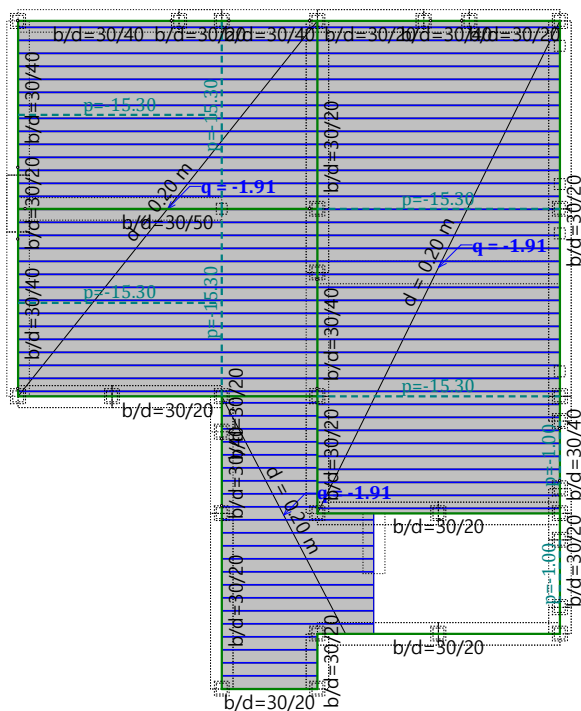


Nivo: krov [7.50 m]

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

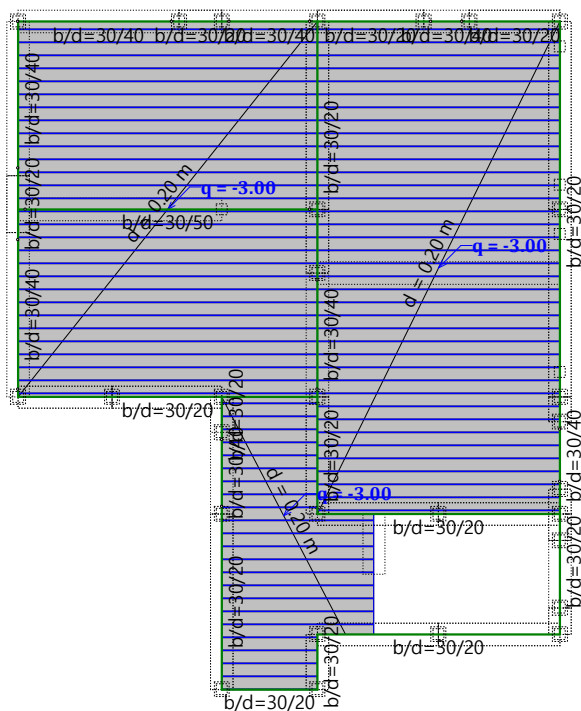
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Opt. 1: Stalno (g)



Nivo: kat [3.80 m]

Opt. 2: Uporabno



Nivo: kat [3.80 m]

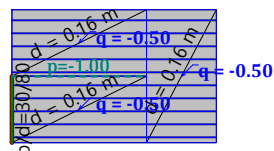
U Osijeku, veljača 2025. godine

44

Opt. 1: Stalno (g)

$p = -1.00$

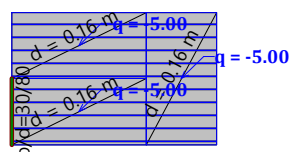
[2]



Pogled: Stubište

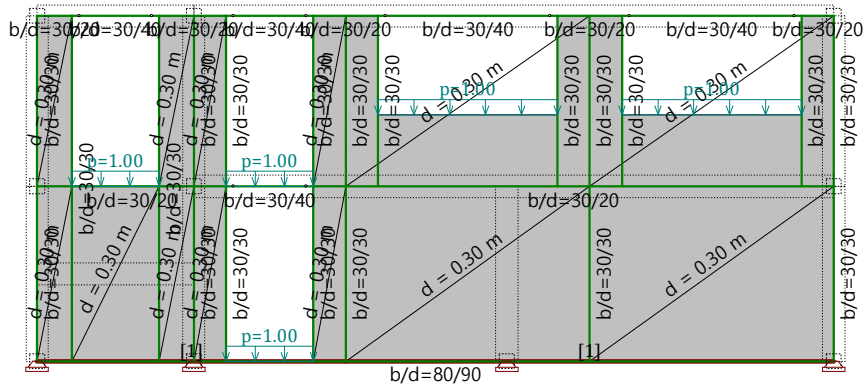
Opt. 2: Uporabno

[2]



Pogled: Stubište

Opt. 1: Stalno (g)



Okvir: V_2

NAZIV GRAĐEVINE:
 Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
 LOKACIJA GRAĐEVINE:
 Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
 k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
 GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
 Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
 e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
 kontakt +386 99 782 0739

Modalna analiza

Napredne opcije seizmičkog proračuna

Mase grupirane u nivoima izabranih ploča

Spriječeno osciliranje u Z pravcu

Faktori opterećenja za proračun masa

No	Naziv	Koeficijent
1	Stalno (g)	1.00
2	Uporabno	0.00
3	Krov	0.00

Raspored masa po visini objekta

Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]	Masa [T]	T/m ²
krov	7.50	8.93	2.51	279.56	1.21
kat	3.80	9.06	2.41	830.91	3.91
Ukupno:	4.73	9.03	2.44	1110.46	

Položaj centara krutosti po visini objekta (približna metoda)

Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]
krov	7.50	2.60	3.35
kat	3.80	4.43	2.78

Ekscentricitet po visini objekta (približna metoda)

Nivo	Z [m]	ex [m]	ey [m]
krov	7.50	6.33	0.84
kat	3.80	4.63	0.37

Periodi osciliranja konstrukcije

No	T [s]	f [Hz]
1	0.4439	2.2529
2	0.4004	2.4974
3	0.3129	3.1960
4	0.2757	3.6276

No	T [s]	f [Hz]
5	0.2569	3.8923
6	0.2553	3.9168
7	0.2527	3.9570

No	T [s]	f [Hz]
8	0.2475	4.0402
9	0.2435	4.1063
10	0.2430	4.1156

Seizmički proračun

Seizmički proračun: EC8 (EN 1998)

Razred tla:	C
Razred važnosti:	III ($\gamma=1.2$)
Odnos $a_g R/g$:	0.101
Koeficijent prigušenja	0.05

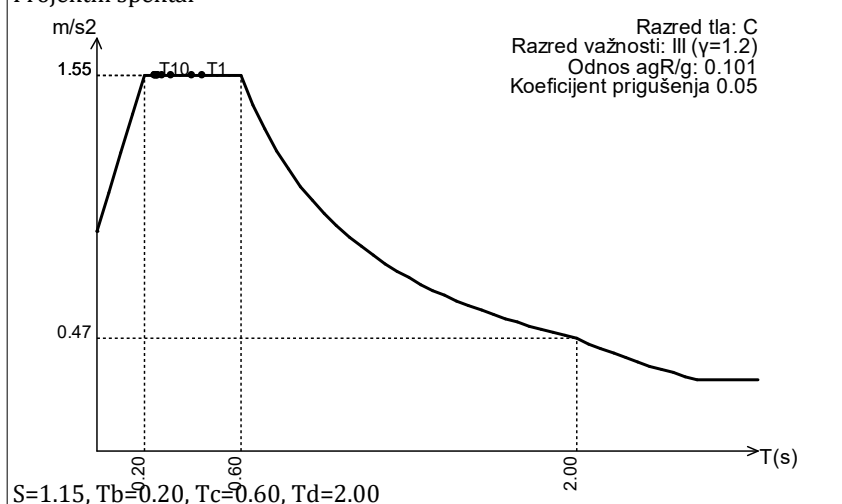
Faktori pravca potresa:

Slučaj opterećenja	Kut α [°]	k_α	$k_{\alpha+90^\circ}$	k_z	Faktor P.
potres x	0	1.000	0.300	0.000	2.200*
potres y	90	1.000	0.300	0.000	2.200*

Tip spektra

Slučaj opterećenja	S	Tb	Tc	Td	avg/ag
potres x	1.150	0.200	0.600	2.000	1.000
potres y	1.150	0.200	0.600	2.000	1.000

Projektni spekter



Raspored seizmičkih sila po visini objekta - potres x

Konstrukcija pravilna po visini, Okvirni sustav (Okvirni: Jednokatni - $\alpha/\alpha_1=1.1$), Klasa

duktilnosti DCM:

$q_0=3\alpha/\alpha_1=3.30$

Sustav zidova, dvojni sustav sa dominantnim zidovima i sustav sa jezgrom: $\alpha=1.00$, $k_w=0.67$.

Faktor ponašanja: $q=q_0 \cdot k_w=2.20$

Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	456.55	210.84	-3.48	26.37	-60.68	1.17	1.02	0.72	0.03
kat	3.80	893.63	389.11	-19.64	55.40	-120.54	1.77	0.01	1.52	-0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Σ		1350.2	599.95	-23.12	81.76	-181.21	2.94	1.04	2.24	0.03

Nivo	Z [m]	Ton 4			Ton 5			Ton 6		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	0.00	0.03	-0.00	-0.31	0.02	0.00	-0.03	-0.10	-0.00
kat	3.80	-0.00	-0.00	-0.00	0.88	-0.13	0.00	0.04	0.38	-0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Σ		-0.00	0.02	-0.00	0.57	-0.11	0.01	0.01	0.28	-0.01

Nivo	Z [m]	Ton 7			Ton 8			Ton 9		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	-0.25	-0.00	0.00	-0.01	-0.05	-0.00	0.01	-0.02	-0.00
kat	3.80	0.86	-0.04	-0.00	-0.01	0.17	-0.01	-0.01	0.11	-0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Σ		0.62	-0.04	0.00	-0.02	0.12	-0.01	-0.00	0.09	-0.00

Nivo	Z [m]	Ton 10		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	0.01	-0.03	-0.00
kat	3.80	-0.01	0.11	0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00
Σ		-0.00	0.08	-0.00

Raspored seizmičkih sila po visini objekta - potres y

Konstrukcija pravilna po visini, Okvirni sustav (Okvirni: Jednokatni - $\alpha_u/\alpha_1=1.1$), Klasa

duktilnosti DCM:

$q_0=3\alpha_u/\alpha_1=3.30$

Sustav zidova, dvojni sustav sa dominantnim zidovima i sustav sa jezgrom: $\alpha_0=1.00$, $k_w=0.67$.

Faktor ponašanja: $q=q_0 \cdot k_w=2.20$

Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	58.15	26.85	-0.44	-197.97	455.58	-8.77	1.16	0.81	0.04
kat	3.80	113.82	49.56	-2.50	-415.96	905.04	-13.32	0.02	1.72	-0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma=$	171.97	76.42	-2.94	-613.93	1360.6	-22.09	1.17	2.53	0.03

Nivo	Z [m]	Ton 4			Ton 5			Ton 6		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	0.00	0.27	-0.00	0.16	-0.01	-0.00	-0.10	-0.31	-0.01
kat	3.80	-0.04	-0.05	-0.01	-0.46	0.06	-0.00	0.12	1.15	-0.01
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma=$	-0.04	0.22	-0.01	-0.30	0.06	-0.00	0.02	0.84	-0.02

Nivo	Z [m]	Ton 7			Ton 8			Ton 9		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	0.09	0.00	-0.00	-0.04	-0.29	-0.01	0.02	-0.07	-0.01
kat	3.80	-0.32	0.01	0.00	-0.05	1.01	-0.04	-0.02	0.40	-0.01
podest	1.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma=$	-0.23	0.01	-0.00	-0.09	0.72	-0.05	-0.01	0.32	-0.02

Nivo	Z [m]	Ton 10		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
krov	7.50	0.02	-0.11	-0.00
kat	3.80	-0.02	0.38	0.00
podest	1.90	0.00	0.00	0.00
temelj	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma=$	-0.00	0.27	-0.00

Faktori participacije - Relativno učešće

Ton \ Naziv	1. potres x	2. potres y
1	0.981	0.016
2	0.018	0.981
3	0.001	0.001
4	0.000	0.000
5	0.000	0.000
6	0.000	0.001
7	0.000	0.000
8	0.000	0.000
9	0.000	0.000
10	0.000	0.000

Faktori participacije - Sudjelujuće mase

Ton	U [$\alpha=0^\circ$]	U [$\alpha=90^\circ$]
U obzir se uzima samo masa iznad kote temelja		
Kota temelja:	0.00 m	
Ukupna masa iznad temelja:	1110.59 T	
Ukupna masa cijelog objekta:	1110.60 T	
1	79.95	15.79
2	16.29	79.99
3	0.04	0.17
4	0.00	0.01

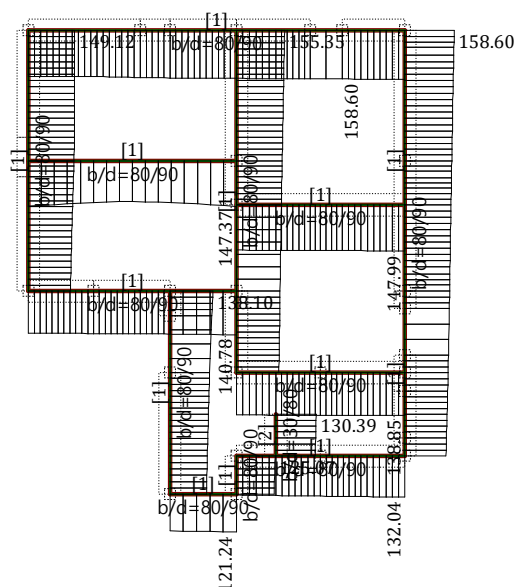
Ton	U [$\alpha=0^\circ$]	U [$\alpha=90^\circ$]
5	0.04	0.00
6	0.00	0.05
7	0.04	0.00
8	0.00	0.04
9	0.00	0.02
10	0.00	0.02
ΣU (%)	96.34	96.09

Poprečne sile u tlocrtu [0.00 m]

Slučaj opterećenja	Kut α [°]	VtB [kN]
potres x	0	1535.04
potres y	90	1530.87

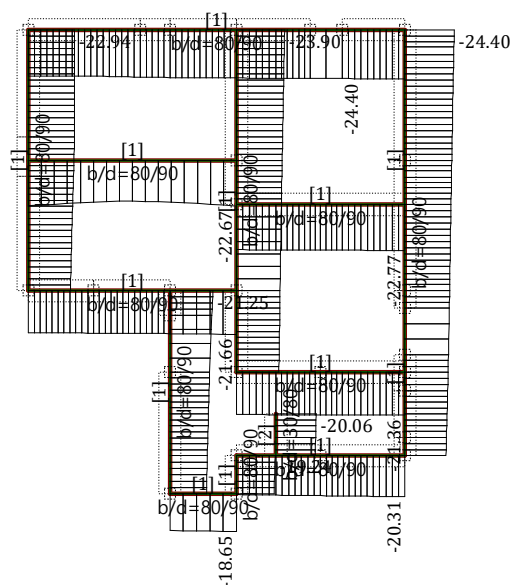
**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Opt. 7: I+II+III



Utjecaji u lin. ležaju: $\max \sigma_{tla} = 158.60$ / $\min \sigma_{tla} = 117.64 \text{ kN/m}^2$

Opt. 7: I+II+III

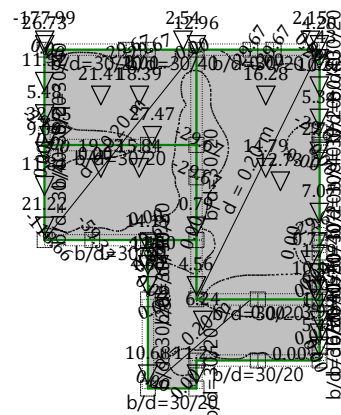
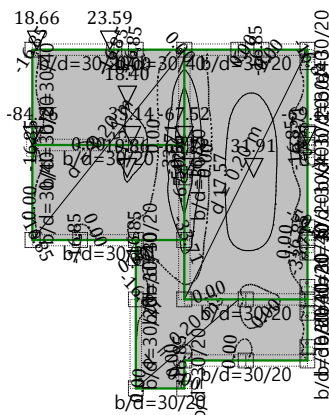


Utjecaji u lin. ležaju: $\max s_{tla} = -18.10$ / $\min s_{tla} = -24.40$ m / 1000

50

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

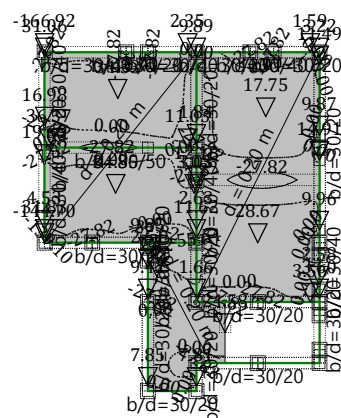
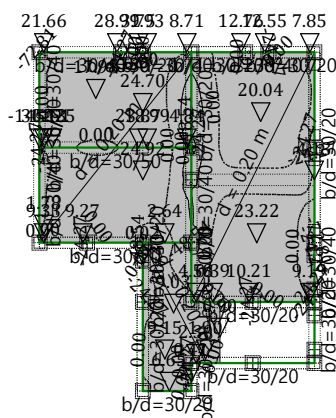
Opt. 6: 1.35xI+1.5xII+III



Nivo: krov [7.50 m]

Utjecaji u ploči: max $M_y = 32.65$ / min $M_y = -177.99$ kNm/m

Opt. 6: 1.35xI+1.5xII+III



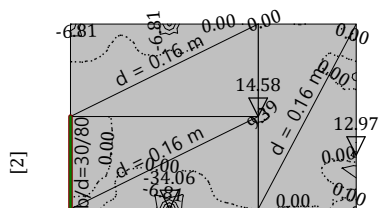
Nivo: kat [3.80 m]

Utjecaji u ploči: max $M_y = 36.37$ / min $M_y = -166.92$ kNm/m

51

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

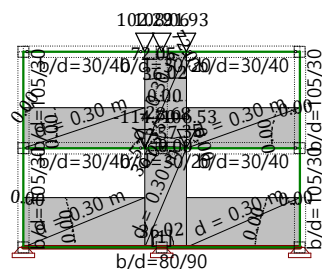
Opt. 6: 1.35xI+1.5xII+III



Pogled: Stubište

Utjecaji u ploči: max $M_y = 18.78$ / min $M_y = -34.06$ kNm/m

Opt. 6: 1.35xI+1.5xII+III



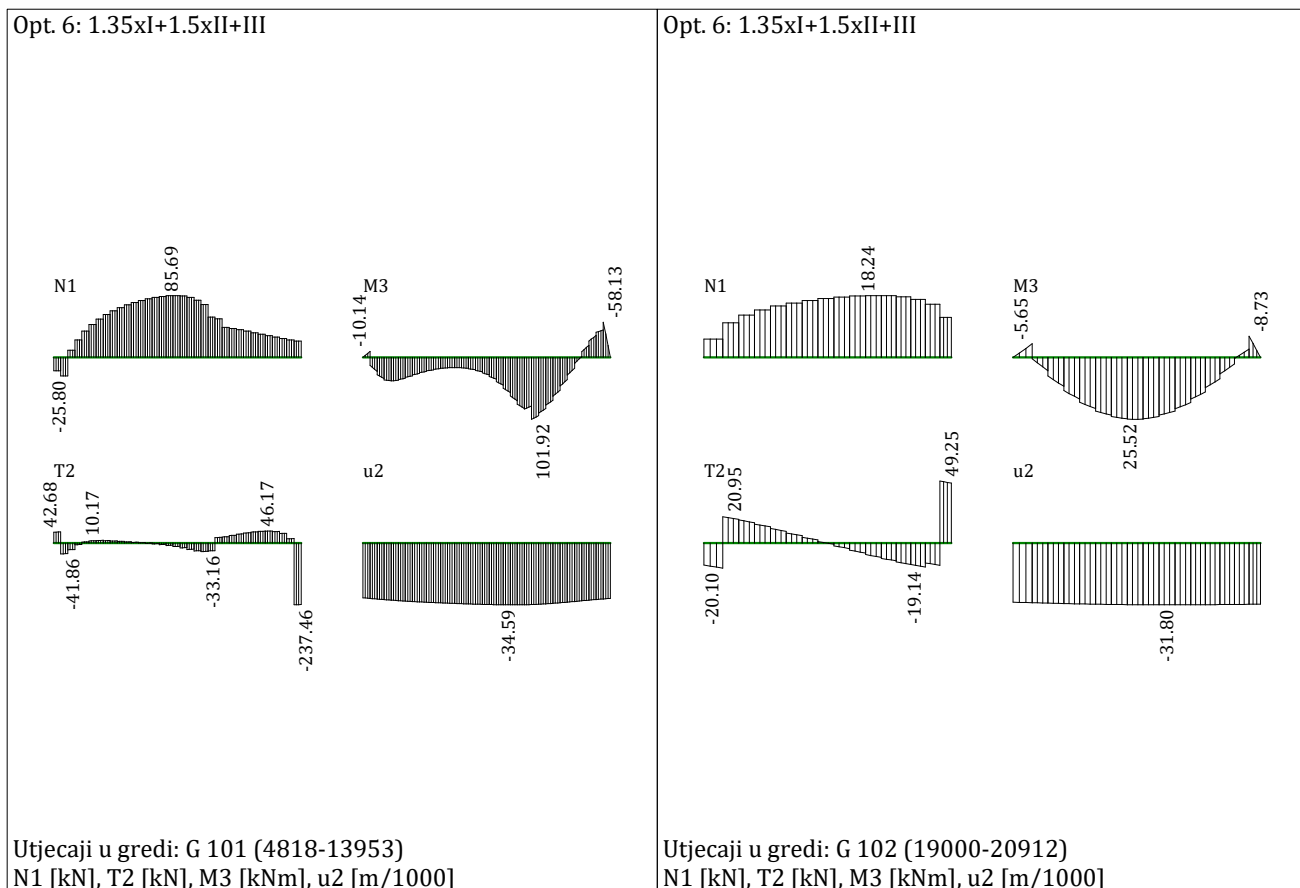
Okvir: V_3

Utjecaji u ploči: $\max M_y = 108.06$ / $\min M_y = -114.70$ kNm/m

52

NAZIV GRAĐEVINE:
 Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
 LOKACIJA GRAĐEVINE:
 Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
 k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
 GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
 Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
 e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
 kontakt +386 99 782 0739



NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

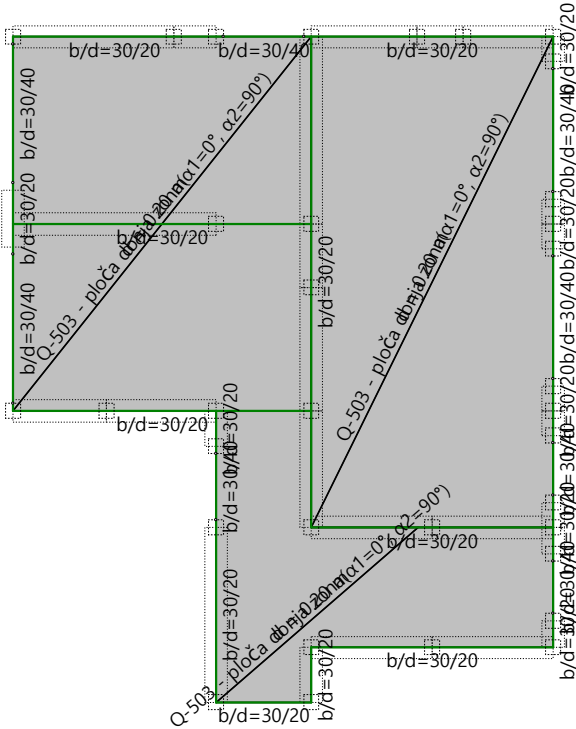
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Dimenzioniranje (beton)

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - d.zona [cm ² /m]
0.00
1.50
3.00
4.50



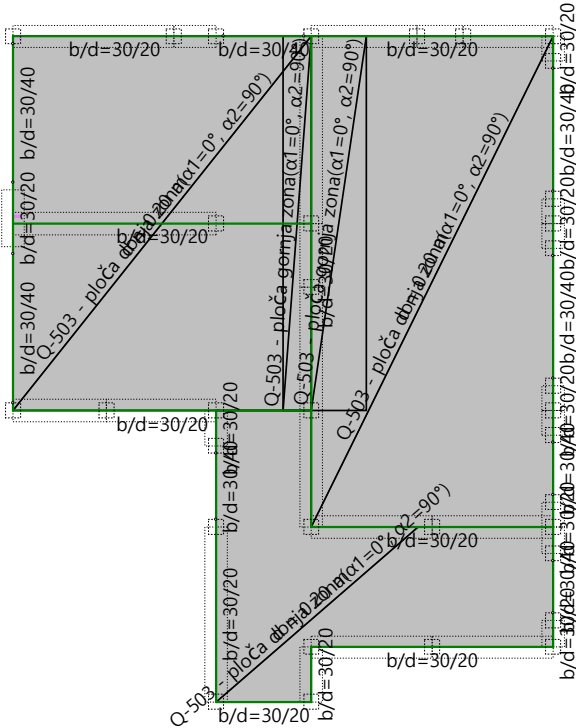
Nivo: krov [7.50 m]

Aa - d.zona

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - g.zona [cm ² /m]
-15.96
-12.77
-9.58
-6.38
-3.19
0.00

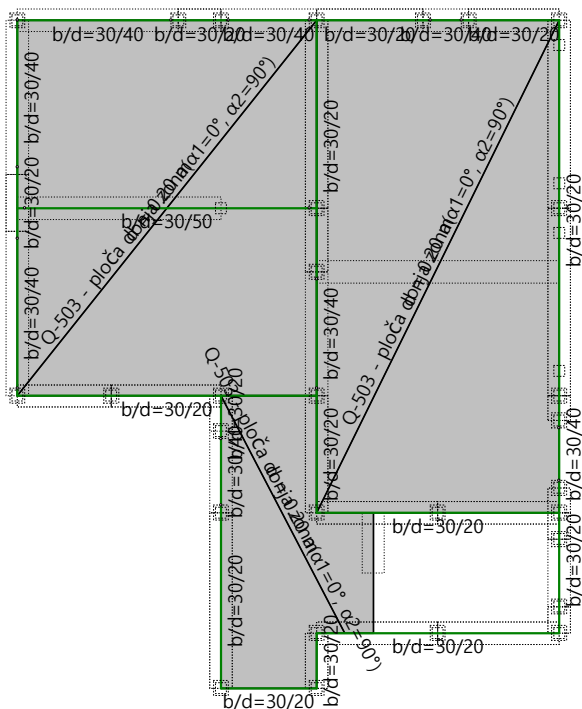


Nivo: krov [7.50 m]

Aa - g.zona

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

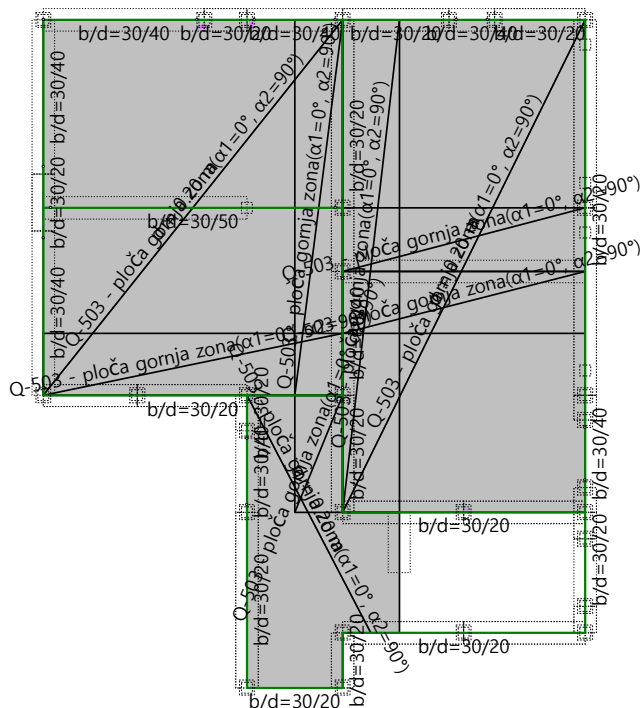
Aa - d.zona [cm ² /m]
0.00
1.54
3.09
4.63



Aa - d.zona

Aa - g.zona [cm²/m]

-15.32	Red
-12.26	Yellow
-9.19	Green
-6.13	Blue
-3.06	Purple
0.00	White



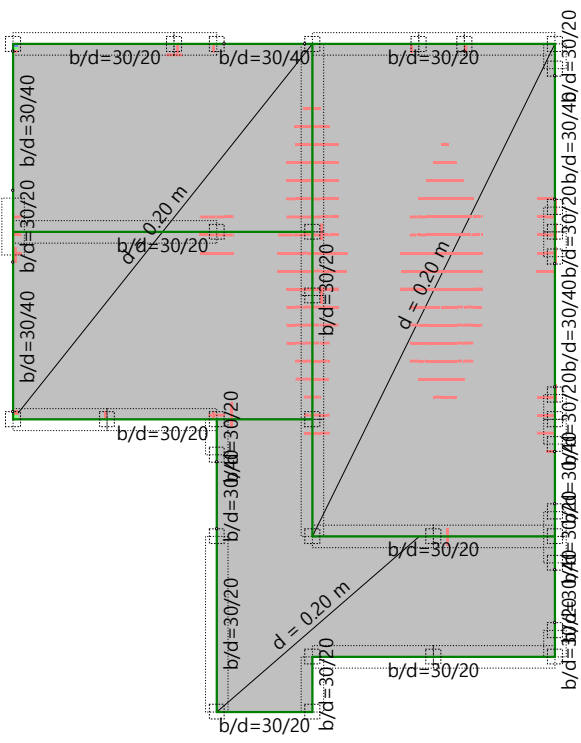
Aa - g.zona

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

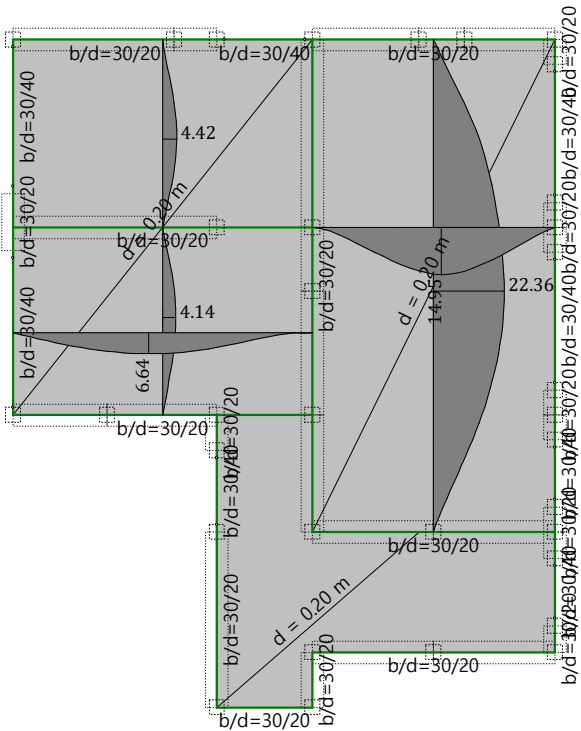
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Mjerodavno opterećenje: I+II+III
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B

ak2/ak1,t0 [mm]	
0.00	
0.27	
0.53	
0.80	



Nivo: krov [7.50 m]
max ak2/ak1,t0= 0.79 mm



Nivo: krov [7.50 m]
Dijagram progiba u ploči (T∞)

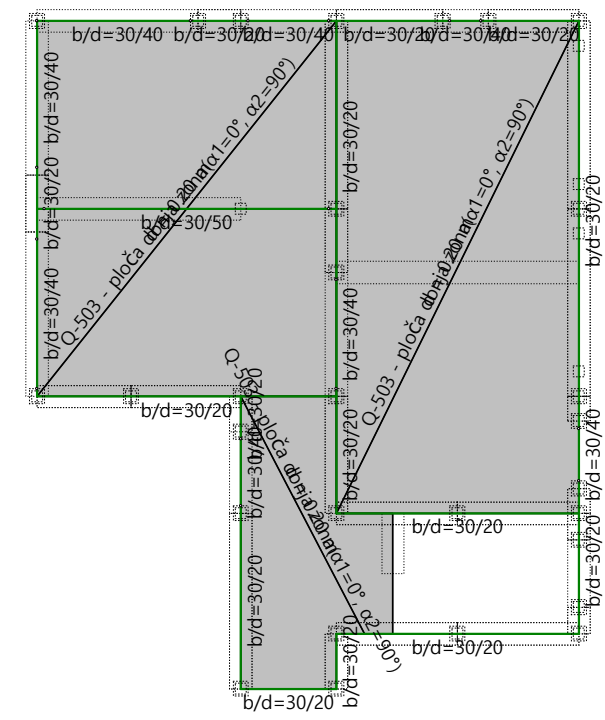
U Osijeku, veljača 2025. godine

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Odabrana armatura
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

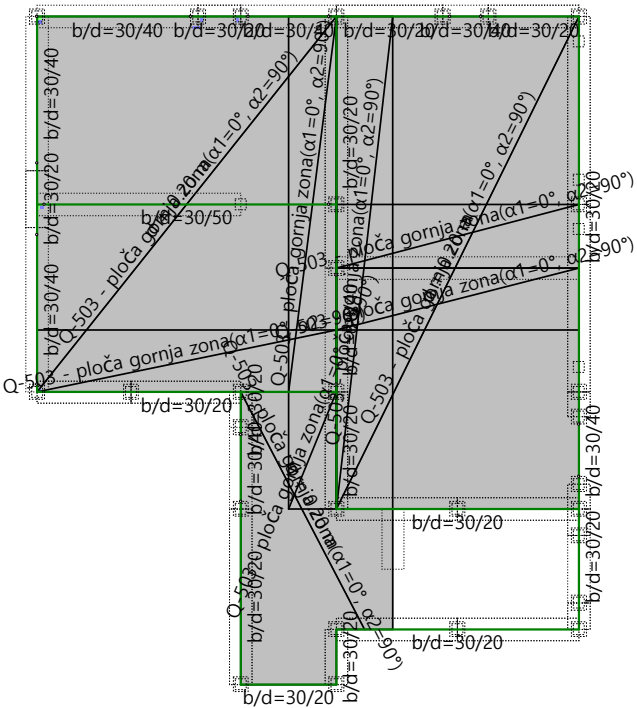
Aa - d.zona [cm ² /m]
0.00
1.54
3.09
4.63



Nivo: kat [3.80 m]
Aa - d.zona

Odabrana armatura
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

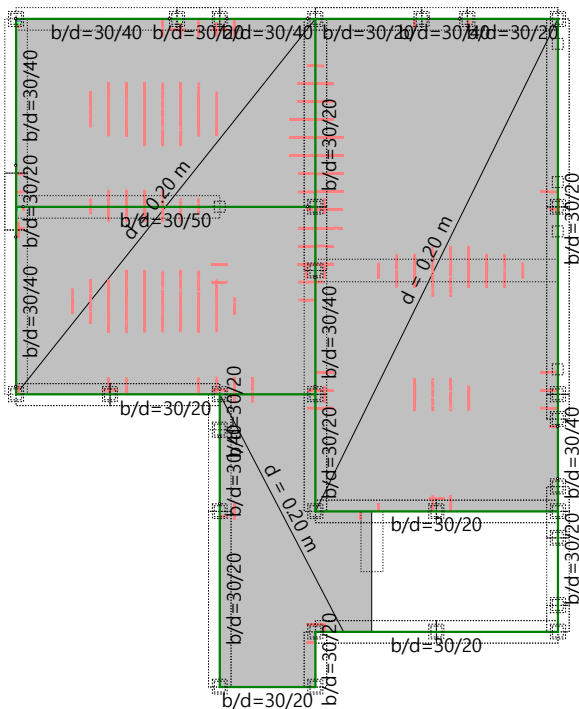
Aa - g.zona [cm ² /m]
-15.32
-10.21
-5.11
0.00



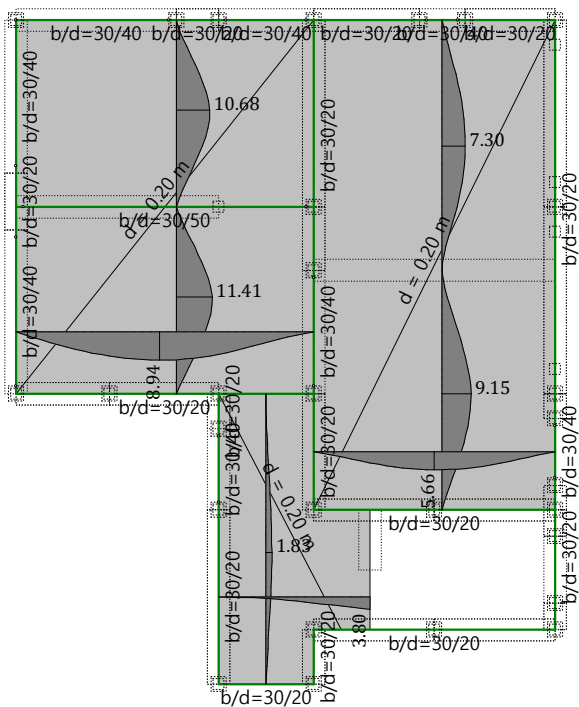
Nivo: kat [3.80 m]
Aa - g.zona

**URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ**
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

ak2/ak1,t0 [mm]
0.00
0.24
0.48
0.72



Nivo: kat [3.80 m]
max ak2/ak1,t0= 0.72 mm



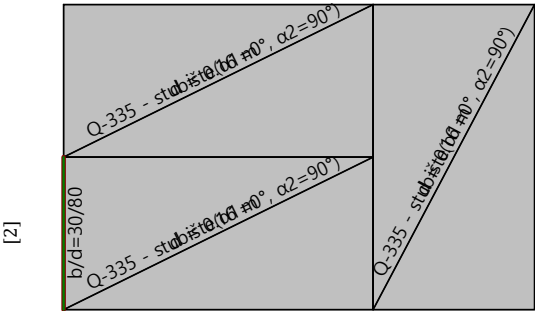
Nivo: kat [3.80 m]
Dijagram progiba u ploči (T_{∞})

U Osijeku, veljača 2025. godine

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - d.zona [cm ² /m]
0.00
0.94
1.88
2.82



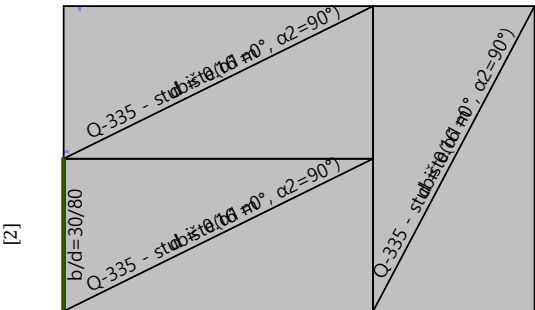
Pogled: Stubište

Aa - d.zona

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - g.zona [cm ² /m]
-4.90
-3.27
-1.63
0.00



Pogled: Stubište

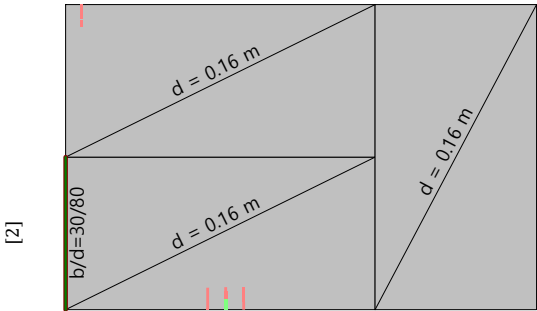
Aa - g.zona

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

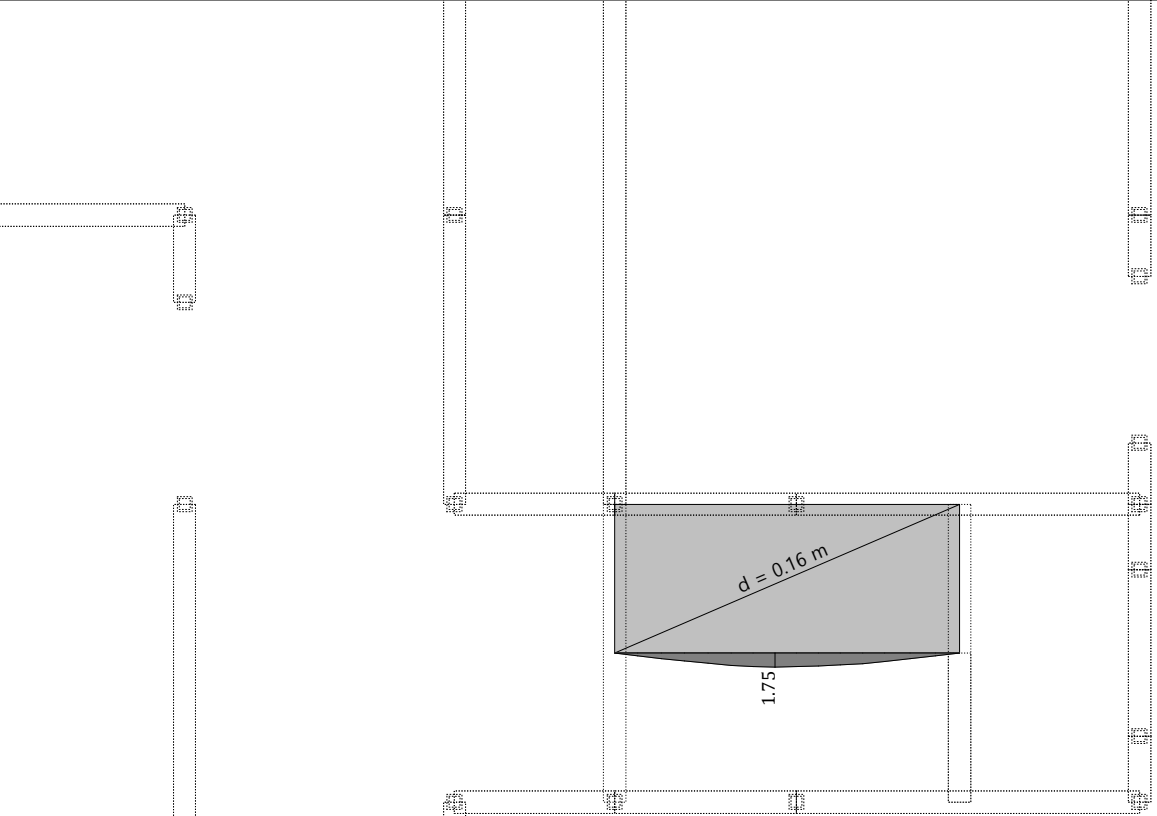
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Mjerodavno opterećenje: I+II+III
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B

ak2/ak1,t0 [mm]	
0.00	
0.11	
0.21	
0.32	



Pogled: Stubište
max ak2/ak1,t0 = 0.32 mm



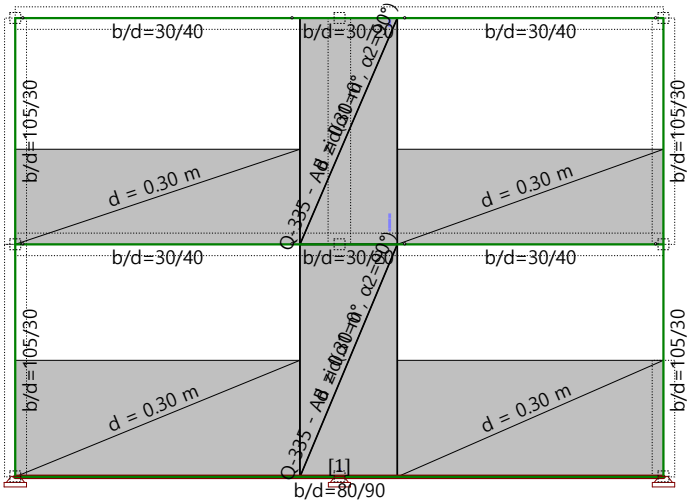
Pogled: krak 2
Dijagram progiba u ploči ($T\infty$)

U Osijeku, veljača 2025. godine

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - g.zona [cm ² /m]
-9.23
-6.15
-3.08
0.00



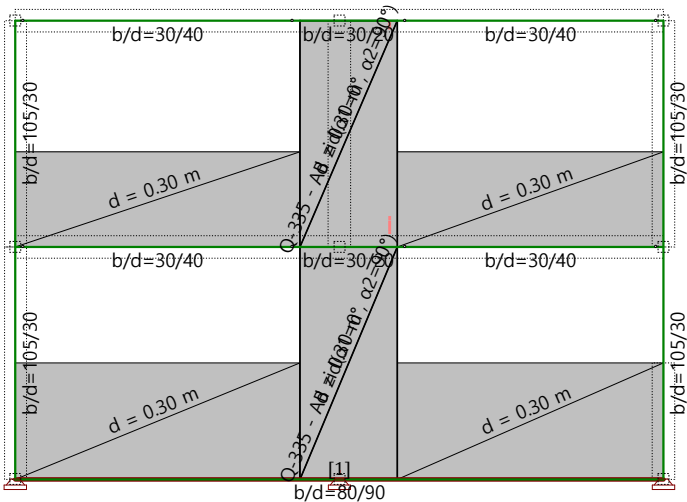
Okvir: V_3

Aa - g.zona

Odabrana armatura

EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B, a=2.00 cm

Aa - d.zona [cm ² /m]
0.00
3.09
6.18
9.27

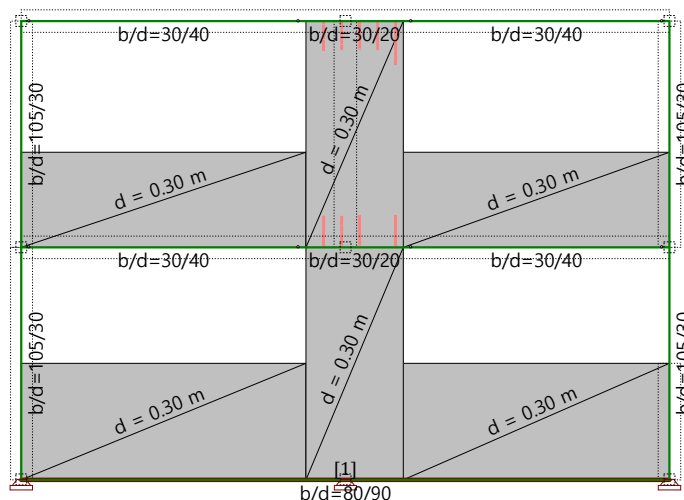


Okvir: V_3

Aa - d.zona

Mjerodavno opterećenje: I+II+III
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C25/30, B500B

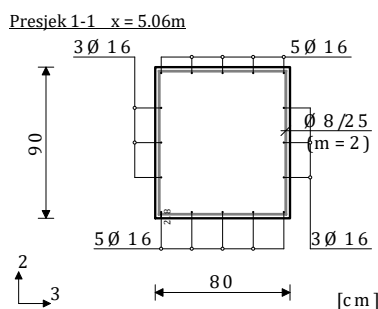
ak2/ak1,t0 [mm]
0.00
0.32
0.64
0.96



Okvir: V_3
max ak2/ak1,t0 = 0.95 mm

TT 001 (20265-4359)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII



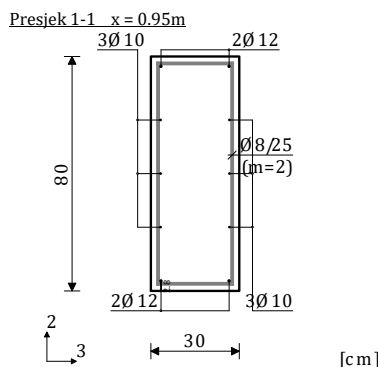
N1ed = 16.12 kN
V2ed = -83.39 kN
V3ed = 0.32 kN
M1ed = 3.19 kNm
M3ed = 53.72 kNm

Vrd,max,2 = 2851.20 kN
Vrd,max,3 = 2843.10 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.449/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 1.60 + 0.07' = 1.67 cm²
As2 = 0.00 + 0.07' = 0.07 cm²
As3 = 0.00 + 0.08' = 0.08 cm²
As4 = 0.00 + 0.08' = 0.08 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.45%
' - dodatna uzdužna armatura za prihvata torzije.

TT 002 (1661-903)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII



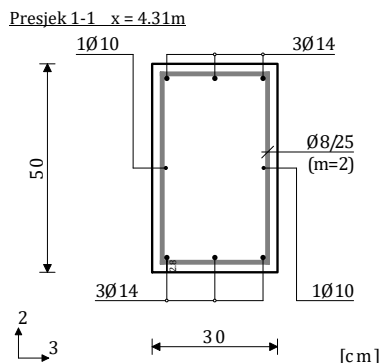
N1ed = 0.11 kN
V2ed = -5.28 kN
V3ed = -1.29 kN
M1ed = 10.63 kNm
M3ed = 1.80 kNm

Vrd,max,2 = 947.70 kN
Vrd,max,3 = 907.20 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.155/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 0.05 + 0.24' = 0.30 cm²
As2 = 0.00 + 0.24' = 0.24 cm²
As3 = 0.00 + 0.70' = 0.70 cm²
As4 = 0.00 + 0.70' = 0.70 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)

[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.38%
' - dodatna uzdužna armatura za prihvata torzije.

G 101 (4818-13953)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII



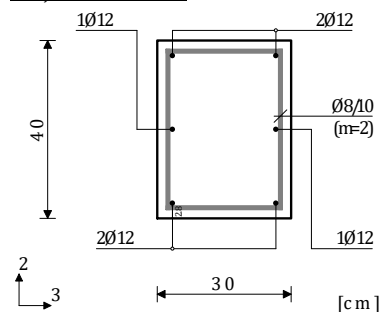
N1ed = 85.69 kN
V2ed = -12.74 kN
M1ed = 0.26 kNm
M3ed = 28.64 kNm

Vrd,max,2 = 583.20 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.600/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 2.40 cm²
As2 = 0.00 cm²
As3 = 0.00 cm²
As4 = 0.00 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.72%

G 102 (20912-19000)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII

Presjek 2-2 x = 0.00m

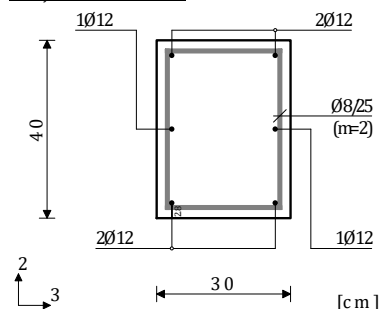


N1ed = 11.79 kN
V2ed = 47.73 kN
V3ed = -1.40 kN
M1ed = 17.41 kNm

Vrd,max,2 = 461.70 kN
Vrd,max,3 = 453.60 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = 1.183/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 0.14 + 0.77' = 0.91 cm²
As2 = 0.14 + 0.77' = 0.91 cm²
As3 = 0.00 + 1.07' = 1.07 cm²
As4 = 0.00 + 1.07' = 1.07 cm²
Asw = 4.58 cm²/m (m=2)
[Odabrano Asw = Ø8/10(m=2) = 5.03 cm²/m]

Postotak armiranja: 0.57%
' - dodatna uzdužna armatura za prihvatanje torzije.

Presjek 1-1 x = 1.85m



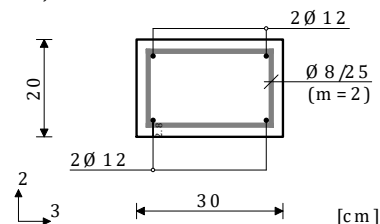
N1ed = 17.37 kN
V2ed = -1.04 kN
V3ed = 0.17 kN
M1ed = -1.94 kNm
M3ed = 25.46 kNm

Vrd,max,2 = 461.70 kN
Vrd,max,3 = 453.60 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.314/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 1.78 + 0.09' = 1.87 cm²
As2 = 0.00 + 0.09' = 0.09 cm²
As3 = 0.00 + 0.12' = 0.12 cm²
As4 = 0.00 + 0.12' = 0.12 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.57%

HS (8511-20549)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII

Presjek 1-1 x = 7.95m



N1ed = -2.23 kN
V2ed = 0.29 kN
V3ed = 0.09 kN
M1ed = -0.95 kNm
M3ed = 0.52 kNm

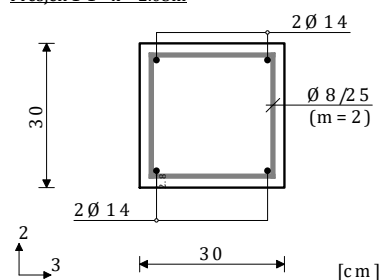
Vrd,max,2 = 218.70 kN
Vrd,max,3 = 226.80 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.438/20.000 \text{ ‰}$
As1 = 0.04 + 0.08' = 0.12 cm²
As2 = 0.00 + 0.08' = 0.08 cm²
As3 = 0.00 + 0.05' = 0.05 cm²
As4 = 0.00 + 0.05' = 0.05 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.75%
' - dodatna uzdužna armatura za prihvatanje torzije.

VS (19510-16891)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII

li,2 = 3.80 m ($\lambda_2 = 43.88$)
li,3 = 3.80 m ($\lambda_3 = 43.88$)
Nepomična konstrukcija

Presjek 1-1 x = 2.03m



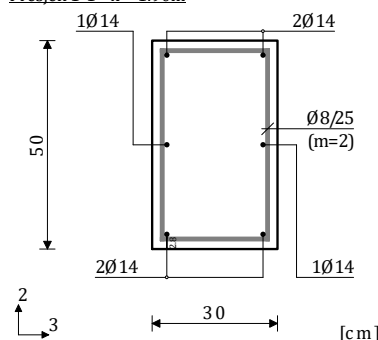
N1ed = -195.96 kN
V2ed = -1.85 kN
V3ed = 0.17 kN
M1ed = -0.08 kNm
M2ed = 0.11 kNm
M3ed = -1.00 kNm
Uvećanje momenta savijanja uslijed izvijanja
 $\Delta e_2 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 4.2 \langle e_{II} \rangle = 6.2$ cm
 $|\Delta M_2| = 12.06$ kNm
 $\Delta e_3 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 3.4 \langle e_{II} \rangle = 5.4$ cm
 $|\Delta M_3| = 10.56$ kNm
Vrd,max,2 = 340.20 kN
Vrd,max,3 = 340.20 kN
Nije potrebna armatura.

VS1 (5242-2062)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII

li,2 = 3.80 m ($\lambda_2 = 43.88$)
li,3 = 3.80 m ($\lambda_3 = 26.33$)
Nepomična konstrukcija

Presjek 1-1 x = 1.90m



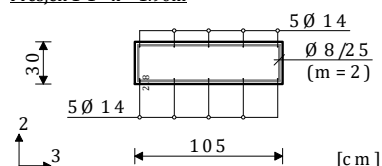
N1ed = -280.83 kN
V2ed = 4.81 kN
V3ed = -9.58 kN
M1ed = -0.44 kNm
M2ed = 3.12 kNm
M3ed = 1.62 kNm
Uvećanje momenta savijanja uslijed izvijanja
 $\Delta e_2 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 4.2 \langle e_{II} \rangle = 6.2$ cm
 $|\Delta M_2| = 17.35$ kNm
 $\Delta e_3 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 0.0 \langle e_{II} \rangle = 2.0$ cm
 $|\Delta M_3| = 5.62$ kNm
Vrd,max,2 = 583.20 kN
Vrd,max,3 = 567.00 kN
Nije potrebna armatura.

VS2 (1059-100)

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII
li,2 = 3.80 m ($\lambda_2 = 12.54$)
li,3 = 3.80 m ($\lambda_3 = 43.88$)
Nepomična konstrukcija

N1ed = -165.68 kN
V2ed = 0.27 kN
V3ed = -19.09 kN
M1ed = 1.50 kNm
M2ed = 6.12 kNm
M3ed = 5.98 kNm
Uvećanje momenta savijanja uslijed izvijanja
 $\Delta e_2 = 3.4 \langle e_0 \rangle + 0.0 \langle e_{II} \rangle = 3.4$ cm
 $|\Delta M_2| = 5.69$ kNm
 $\Delta e_3 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 0.0 \langle e_{II} \rangle = 2.0$ cm
 $|\Delta M_3| = 3.31$ kNm

Presjek 1-1 x = 1.90m



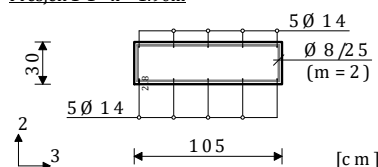
Vrd,max,2 = 1190.70 kN
Vrd,max,3 = 1251.45 kN
As1 = 0.00 + 0.10' = 0.10 cm²
As2 = 0.00 + 0.10' = 0.10 cm²
As3 = 0.00 + 0.03' = 0.03 cm²
As4 = 0.00 + 0.03' = 0.03 cm²
Asw = 0.00 cm²/m (m=2)
[Odabrano Asw = Ø8/25(m=2) = 2.01 cm²/m]
Postotak armiranja: 0.49%
' - dodatna uzdužna armatura za prihvata torzije.

VS3 (10453-6255)

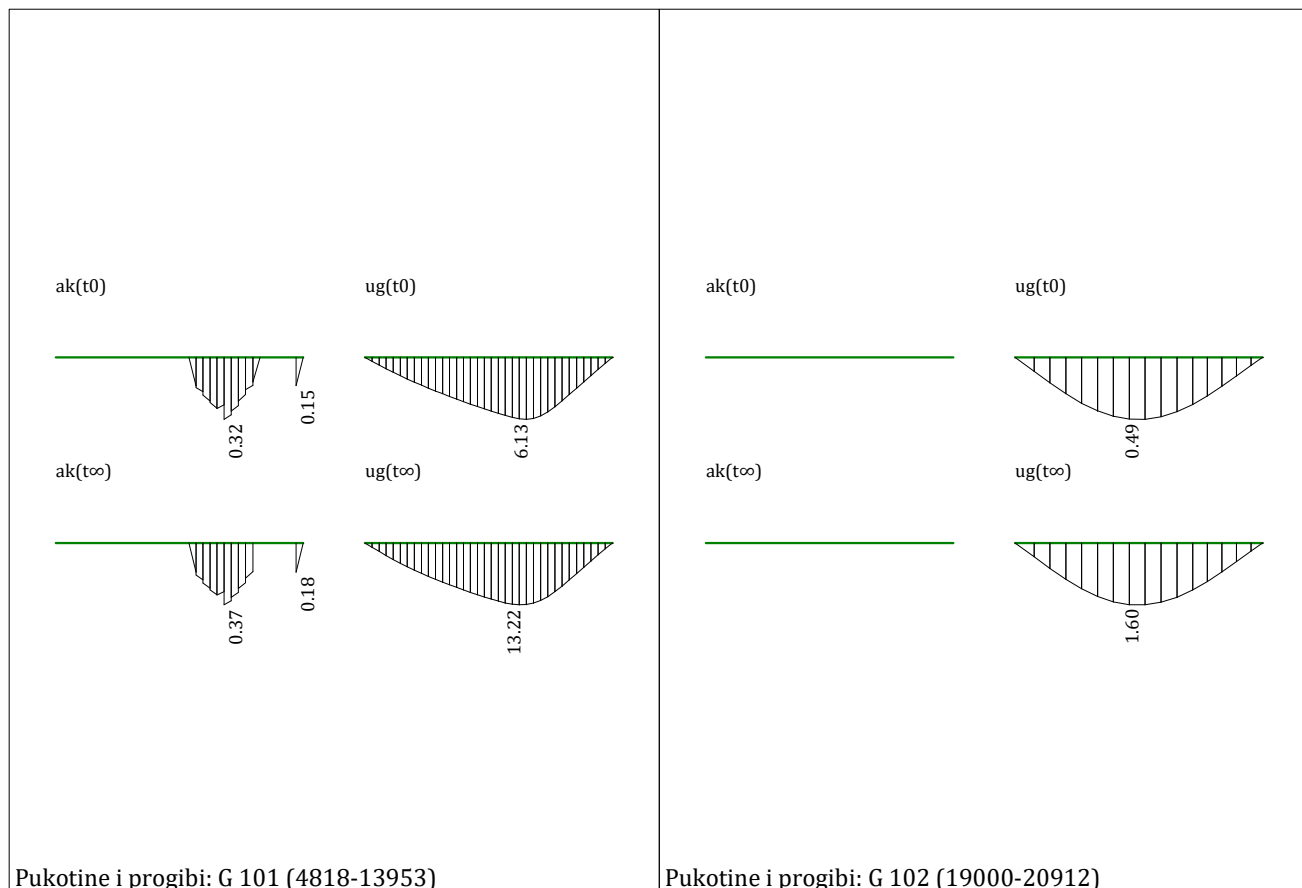
EC2 (EN 1992-1-1:2004)
C25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
B500B
Dimenzioniranje jednog slučaja
opterećenja: 1.35xI+1.50xII+1.00xIII

li,2 = 3.80 m ($\lambda_2 = 12.54$)
li,3 = 3.80 m ($\lambda_3 = 43.88$)
Nepomična konstrukcija

Presjek 1-1 x = 1.90m

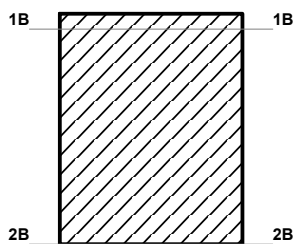


N1ed = -326.82 kN
V2ed = 2.34 kN
V3ed = 29.52 kN
M1ed = -0.57 kNm
M2ed = 20.86 kNm
M3ed = 10.70 kNm
Uvećanje momenta savijanja uslijed izvijanja
 $\Delta e_2 = 3.4 \langle e_0 \rangle + 0.0 \langle e_{II} \rangle = 3.4$ cm
 $|\Delta M_2| = 11.22$ kNm
 $\Delta e_3 = 2.0 \langle e_0 \rangle + 0.0 \langle e_{II} \rangle = 2.0$ cm
 $|\Delta M_3| = 6.54$ kNm
Vrd,max,2 = 1190.70 kN
Vrd,max,3 = 1251.45 kN
Nije potrebna armatura.



Kontrola naprezanja u zidanim zidovima

Okvir: H.5



Karakt. čvrstoća opeke	
$f_b =$	12.000 MPa
Karakt. čvrstoća zida na tlak	
$f_k =$	7.000 MPa
Karakt. čvrstoća zida na posmik bez tlaka	
$f_{vk0} =$	0.200 MPa
Granična karakteristična čvrstoća na posmik	
$f_{vk,gr} =$	1.500 MPa
Koef. sigurnosti materijala	
$\gamma_M =$	1.500

Dimenzioniranje jednog slučaja opterećenja: $1.35 \times I + 1.50 \times II + 1.00 \times III$

Presjek 1B - 1B (Z=3.55m) (t/h = 0.30/3.00m)

Normalna sila u zidu	Ned = -127.28 kN
Moment savijanja	Med = 37.972 kNm
Posmična sila	Ved = 4.371 kN
Cijeli presjek je tlačni	Lc = 3.000 m
Maksimalni napon tlaka	$\sigma_{RD} = 0.226$ MPa
Kontrola posmičnih sila	
Karakteristična čvrstoća na posmik	$f_{vk} = 0.257$ MPa
Granična računaska posmična sila	Vrd = 153.94 kN

Uvjet: Ved <= Vrd (4.37 <= 153.94)

Uvjet je ispunjen.

Presjek 2B - 2B (Z=0.00m) (t/h = 0.30/3.00m)

Normalna sila u zidu	Ned = -235.82 kN
Moment savijanja	Med = 24.962 kNm
Posmična sila	Ved = 4.145 kN
Cijeli presjek je tlačni	Lc = 3.000 m
Maksimalni napon tlaka	$\sigma_{RD} = 0.317$ MPa
Kontrola normalnog napona	
Dopušteni napon	$f_d = 4.667$ MPa

Uvjet: $\sigma_{RD} \leq f_d$ (0.32 <= 4.67)

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja osnovne škole Satnica Đakovačka
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Josipa Bana Jelačića 6, 31421 Satnica Đakovačka
k.č.br. 587, k.o. Satnica Đakovačka

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt +386 99 782 0739

Uvjet je ispunjen.

2.2. Sigurnost u slučaju požara

Građevina je projektirana tako da u slučaju izbijanja požara nosivost može biti zajamčena tijekom određenog razdoblja, da je nastanak i širenje požara i dima unutar građevine ograničeno, da je širenje požara na okolne građevine ograničeno, da korisnici mogu napustiti građevinu ili na drugi način biti spašeni te je sigurnost spasilačkog tima uzeta u obzir.

1. PRI PROJEKTIRANJU

Za predmetnu građevinu izrađen je Elaborat zaštite od požara, oznake EZP 009-25, izrađen od Hrastović inženjering d.o.o., projektanta Daria Hrastovića, dipl.ing.stroj., P 162. Sukladno navedenom elaboratu građevina pripada **skupini zgrade ZPS 3 i podskupinu složenosti 2**. Požarni sektori u građevini moraju zadovoljiti otpornost na požar za nisko požarno opterećenje do 1 GJ/m² – 30 minuta.

Sukladno gore postignutom tipu zgrade zahtijevaju se slijedeće vatrootpornosti za konstrukciju:

KONSTRUKCIJA ZA TIP ZGRADE	VATROOTPORNOST (min)
	ZPS3
Nosivi elementi – zadnji katovi	30
Nosivi elementi – prizemlje, suteran	60
Nosivi elementi – podrum	90
Pregradni zidovi – katovi	30
Pregradni zidovi – prizemlje	60
Pregradni zidovi – podrum	90
Zidovi požarnog sektora	90
Strop zadnjeg kata	30
Međukat	60
Strop podruma	90
Zidovi evakuacije prizemlje i katovi	60
Zidovi evakuacije	90
Stropovi evakuacije	60
Vrata prema evakuaciji	EI2 30-C-Sm
Zaštita prolaza električnih kablova na granici požarnih sektora	90
Zaštita prolaza ventilacijskih kanala na granici požarnih sektora	90
Vanjska toplinska izolacija zgrade	D
Zidne obloge ostalo	D
Zidne obloge evakuacije	C
Obloge podova evakuacije	C

Zahtjevi za otpornost na požar konstrukcija i elemenata zgrada:

	Klasa građevine (ZPS)	ZPS1	ZPS2	ZPS3	ZPS4	ZPS5	Visoke zgrade
1.	Nosivi dijelovi (osim stropova i zidova na granici požarnog odjeljka)						
1.1.	zadnji kat ili potkrovlje	BEZ ZAHTJEVA	R 30	R 30	R 30	R 60	PREMA POSEBNOM PROPISU
1.2.	suteran, prizemlje i katovi	R 30	R 30	R 60	R 60	R 90	

1.3.	podrumske (podz. etaže)	R 60	R 60	R 90	R 90	R 90	
2.	Pregradni zidovi između stanova, poslovnih jedinica, prostora različite namjene, te evakuacijskih hodnika						
2.1.	zadnji kat ili potkrovlje	NIJE PRIMJENJIVO	EI 30	EI 30	EI 60	EI 60	PREMA POSEBNOM PROPISU
2.2.	suteren, prizemlje i katovi	NIJE PRIMJENJIVO	EI 30	EI 60	EI 60	EI 90	
2.3.	podrumske (podz. etaže)	NIJE PRIMJENJIVO	EI 60	EI 90	EI 90	EI 90	
3.	Zidovi i stropovi na granici požarnog odjeljka i granici parcele (REI nosivi zidovi, EI pregradni zidovi)						
3.1.	zidovi na granici parcele	REI 60 EI 60	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	PREMA POSEBNOM PROPISU
3.2.	ostali zidovi i stropovi na granici požarnog odjeljka	NIJE PRIMJENJIVO	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	REI 90 EI 90	
4.	Stropovi i kosi krovovi stambene ili poslovne namjene s nagibom ne većim od 60 stupnjeva prema horizontali						
4.1	Stropovi iznad zadnjeg kata	BEZ ZAHTJEVA	R 30	R 30	R 30	R 60	PREMA POSEBNOM PROPISU
4.2	Međustropovi iznad ostalih katova	BEZ ZAHTJEVA	REI 30	REI 60	REI 60	REI 90	
4.3	Stropovi između podrumskih (podzemnih etaža)	R 60	REI 60	REI 90	REI 90	REI 90	
5.	Balkonska ploča	BEZ ZAHTJEVA	BEZ ZAHTJEVA	BEZ ZAHTJEVA	R 30 ili najmanje A2	R 30 i najmanje A2	PREMA POSEBNOM PROPISU

Konstrukcije i elementi za građenje građevine zadovoljavaju zahtjeve za otpornost na požar sadržane u Tablicama 1., 2. i 3. u Prilogu 1 Pravilnika o otpornosti na požar i drugim zahtjevima koje građevine moraju zadovoljiti u slučaju požara (Narodne novine broj 29/13 i 87/15.). Konstrukcije i elementi skladišnog ili spremišnog dijela građevine zadovoljavaju zahtjeve za otpornost na požar sukladno Pravilniku o zaštiti od požara u skladištima (Narodne novine broj 93/08).

Građevni proizvod koji se ugrađuje u građevinu treba zadovoljiti zahtjeve u pogledu reakcije na požar sukladno hrvatskoj normi HRN EN 13501-1 i HRN EN 13501-5. (članak 6. stavak 1. Pravilnika o otpornosti na požar i drugim zahtjevima koje građevine moraju zadovoljiti u slučaju požara.) Negorivost ili klase gorivosti materijala dokazuje se i prema normi HRN DIN 4102, dio 1 i dio 14, ili 4102, dio 4.

Tijekom vremena određenog usvojenim vatrootpornostima osigurano je da se u slučaju požara očuva nosivost konstrukcije građevine i omogućiti da posjetitelji i zaposlenici neozlijeđeni napuste građevinu, odnosno da se omogućiti njihovo spašavanje.

Otpornost na požar odabranih konstrukcija dokazati će se za tipske konstrukcije atestom prema hrvatskoj normi HRN DIN 4102/2 ili će biti dokazana proračunom u projektu statike prema normi HRN DIN 4102/4 ili odgovarajućem EUROCODU.

Osnovna konstrukcija je izračunata da vremenski izdrži dovoljnu stabilnost u slučaju požara. Stvarna otpornost na požar građevinskih elemenata predviđenih na predmetnoj građevini utvrđena je primjenom norme HRN DIN 4102, dio 4. Ponašanje građevnih materijala i građevnih elemenata u požaru:

GRAĐEVINSKI ELEMENT	VATRO-OTPORNOST	PRIMJENJENI PROPISI	
armiranobetonska međukatna konstrukcija	REI 90	HRN 4102 dio 4	Tablica 31,33,34
armirano betonski stupovi	REI 90	HRN 4102 dio 4	Tablica 31,33,34
armirano betonski zidovi	REI 60	HRN 4102 dio 4	Tablica 35,36
zidovi od opeke – granica požarnog sektora	REI 90	HRN 4102 dio 4	Tablica 38,39
Nosiva krovna konstrukcija - čelična	REI < 30	-	-
vatrootporna vrata	E 90	HRN 4102 dio 5	atestirano
vatrootporna vrata dizala	E 90	HRN 4102	atestirano
zaštita prolaza električnih kablova na granici požarnih sektora	S 90 i S 60	HRN 4102 dio 9	atestirano
zaštita prolaza ventilacionih kanala na granici požarnih sektora (PP zaklopka)	R 90 i R 60	HRN 4102 dio 11	atestirano
vertikalne površine na putevima evakuacije	A 1	HRN 4102 dio 1	atestirano

Pregled vrsta konstrukcija u zgradi s pripadajućim vatrootpornostima sukladno HRN DIN 4102 dio 4. dan je slijedećom tablicom:

KONSTRUKCIJA - MATERIJAL	DEBLJINA (cm)	VATROOTPORNOST (sat)	TABLICA IZ NORME HRN DIN 4102-DIO 4
- Zid od blok opeke + obost. žbuka	20	3,0	40.3.3.
- Zid od pune opeke + obost, žbuka	12	2,0	40.3.3.
- Zid od armiranog betona	20	3,0	35.1.2.23.
- Armiranobetonski stup	50/62,62/62	2,0	31,33,34
- Armiranobetonska ploča	22	1,5	9.1.1.2
- Armiranobetonska ploča	25	2,0	9.1.1.2.
- Pregradni zid od gips kartona		1,5	uz dokaz atesta

Gore pobrojane zahtijevane otpornosti konstrukcija su minimalne vrijednosti koje konstrukcije trebaju imati a odabirom konstruktivnih sustava iz razloga mehaničke otpornosti i stabilnosti su daleko veće što donosi sigurnosti objekta protiv požara.

Stupanj otpornosti prema požaru po HRN U.J1.240:

Vrsta građevinske konstrukcije	Stupanj otpornosti prema požaru				
	I.	II.	III.	IV.	V.
	BEZ	MALA	SREDNJA	VEĆA	VELIKA
Unutar požarnog sektora					
nosivi zidovi	-	30	60	120	180
nosivi stupovi	-	30	60	120	180
nosive grede	-	30	60	120	180
međukatne konstrukcije	-	15	30	60	120
krovni pokrivači	-	15	30	45	60
nenosivi pregradni i fasadni zidovi	-	15	15	15	15

konstrukcije na putovima za evakuaciju	-	30	60	120	180
Na granici požarnog sektora					
zidovi	60	60	90	120	120
međukatne konstrukcije	30	30	60	90	120
otvori	30	30	60	60	90

2. PRI IZVOĐENJU RADOVA

Kako bi se spriječilo nastajanje i širenje požara na gradilištu i osiguralo njegovo učinkovito gašenje potrebno je planirati i provoditi odgovarajuće organizacijske i tehničke mjere na gradilištu, za vrijeme i izvan radnog vremena:

- mjere praćenja i kontrole ulazaka i izlazaka (ograđivanje gradilišta, čuvarska službe i drugo),
- mjere zabrane ili ograničenja kretanja vozila i osoba,
- mjere zabrane ili ograničenja unošenja opasnih tvari koje nisu namijenjene za potrebe građenja (pirotehnika i slično) i obavljanja opasnih radnji (pušenje i slično),
- mjere označavanja, upozoravanja, obavješćivanja i informiranja o opasnostima i provođenju potrebnih mjera zaštite od požara,
- osposobljenost osoba za provedbu preventivnih mjera zaštite od požara, gašenje početnih požara i spašavanje ljudi i imovine ugroženih požarom,
- odabir mjesta i uvjete smještaja osoba na gradilištu (stambene barake, kontejneri i drugo) koji se odnose na sigurnosne udaljenosti (minimalno 5 metara u svim smjerovima od ostalih objekata gradilišta), požarna svojstva konstrukcijskih elemenata (minimalno razreda reakcije na požar A2), grijanje i hlađenje prostorija (zatvoreni sustavi) i drugo,
- odabir mjesta i uvjete držanja i skladištenja zapaljivih i eksplozivnih tvari (sigurnosne udaljenosti, ograđivanje, znakovi opasnosti, priručni uređaji i oprema za gašenje požara i drugo),
- mjere zaštite od požara kod obavljanja radova koji mogu izazvati požar (zavarivanje – elektrolučno ili autogeno, rezanje reznom pločom, brušenje, lemljenje, rad uporabom otvorenog plamena kao što je varenje ljepenke kod hidroizolacijskih radova, skidanje boja plamenikom i slično),
- mjere osiguranja dostatne količine i odgovarajuće vrste sredstava za gašenje početnih požara (vode, pijeska i drugo),
- mjere osiguranja dostatne količine i odgovarajuće vrste opreme za gašenje početnih požara (vatrogasnih aparata, posuda za vodu, hidranata i drugo),
- mjere osiguranja pristupa za potrebe vatrogasne intervencije i održavanja,
- mjere zbrinjavanja i redovitog uklanjanja prašine i otpada (osobito ambalažnog otpada, krpa natopljenih otapalima i slično),
- odabir odgovarajuće izvedbe i mjere održavanja u ispravnom stanju uređaja, opreme i alata te njihova pohrana i stavljanje van pogona nakon uporabe,
- mjere zaštite od atmosferskog pražnjenja,
- mjere provjere provođenja mjera zaštite od požara,
- način postupanja i uzbunjivanja u slučaju požara (pozivanje brojeva telefona koje treba nazvati: zaštita i spašavanje 112, vatrogasci 193, policija 192, hitna pomoć 194 i slično).

Odgovorna osoba za provođenje mjera zaštite od požara na gradilištu je izvođač radova, a ukoliko kod građenja sudjeluje više izvođača, odgovorna osoba za provođenje mjera zaštite od požara je Glavni izvođač radova.

3. PRI KORIŠTENJU OBJEKTA

Građevina će tijekom svog trajanja održavati ispunjavanje bitnih zahtjeva zaštite od požara. Svaki prostor ili njegov dio, ovisno o svojoj namjeni, mora se održavati na način da ispunjava propisane mjere zaštite od požara. Svi predviđeni materijali i oprema ovim projektom nisu zapaljivi ili imaju po propisu traženu

otpornost. Svi elementi nose konstrukcije, pregradnih konstrukcija, te završnih obloga obodnih konstrukcija građevine su projektirani i odabrani prema odredbama Pravilnika o otpornosti na požar i drugim zahtjevima koje građevine moraju zadovoljiti u slučaju požara.

2.3. Higijena, zdravlje i okoliš

Građevina je projektirana tako da tijekom svog vijeka trajanja ne predstavlja prijetnju za higijenu ili zdravlje i sigurnost korisnika te da tijekom svog vijeka trajanja nema velik utjecaj na kvalitetu okoliša ili klimu. To se posebno odnosi na istjecanje otrovnog plina, emisiju opasnih tvari, opasnog zračenja, ispuštanje opasnih tvari u vodu, pogrešno ispuštanje otpadnih voda, emisije dimnih plinova ili nepropisno odlaganje krutog ili tekućeg otpada te prisutnost vlage u dijelovima građevine ili na površini unutar građevine.

2.4. Održiva uporaba prirodnih izvora

Građevina je projektirana tako da je uporaba prirodnih izvora održiva. Građevina jamči ponovnu uporabu ili mogućnost reciklaže njezinih materijala i dijelova nakon uklanjanja. Također jamči trajnost građevine i uporabu okolišu prihvatljivih sirovina i sekundarnih materijala u građevinama.

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

3. Program kontrole i osiguranja kvalitete

OPĆENITO

Građevinska konstrukcija je potrebno izvesti na način da osigura ispunjenje temeljnog zahtjeva mehaničke otpornosti i stabilnosti građevine i dijela temeljnog zahtjeva sigurnosti od požara koji se odnosi na očuvanje nosivosti konstrukcije u slučaju požara. Slijedom navedenog građevinska konstrukcija mora imati tehnička svojstva i ispunjavati sve zahtjeve propisane Tehničkim propisom za građevinske konstrukcije te normama koje proizlaze iz njega.

UVJETI ZA IZVOĐENJE I DOKAZIVANJE UPORABLJIVOSTI

Izvođenjem građevinske konstrukcije moraju se osigurati tehnička svojstva i ispunjenje drugih zahtjeva u skladu s tehničkim rješenjem građevine i uvjetima za građenje danim projektom, te da se omogući očuvanje tih svojstava i uporabljivost građevine tijekom njezina trajanja. Izvođač je dužan radove izvoditi u skladu s projektom, tehničkim uputama proizvođača za ugradnju i uporabu građevnih proizvoda te odredbama Tehničkog propisa za građevinske konstrukcije. Za izvođenje se primjenjuju pravila iz hrvatskih normi danih u Tehničkom propisu, posebnih pravila za pojedine vrste konstrukcija ili jednakovrijedna pravila. Jednakovrijednim pravilom smatra se tehnička specifikacija koja postavlja jednake ili strože zahtjeve od onih koji su dani u normi. Tijekom izvođenja potrebno je prikupiti odgovarajuće podatke o građevinskoj konstrukciji u opsegu koji omogućava procjenu stupnja ispunjenja temeljnih zahtjeva za građevinu. Dokazivanje uporabljivosti treba provesti uzimajući u obzir zapise u građevinskom dnevniku, rezultate kontrole koja se provodi prije ugradnje građevnih proizvoda, dokazuje uporabljivosti koje je izvođač osigurao tijekom izvođenja, uvjete građenja i druge okolnosti koje mogu utjecati na tehnička svojstva građevinske konstrukcije.

GRAĐEVNI PROIZVODI

Građevni proizvodi koji se ugrađuju u konstrukciju moraju imati svojstva u odnosu na njihove bitne značajke određena projektom građevinske konstrukcije, posebnim pravilima propisanim Tehničkim propisom za građevinske konstrukcije za pojedine vrste konstrukcija i posebnim propisima kojima je uređeno područje građevnih proizvoda. Tvornički proizveden građevni proizvod može se ugraditi u građevinsku konstrukciju ako je za njega dokazana uporabljivost u skladu s projektom konstrukcije i ako ispunjava zahtjeve posebnog propisa kojim je uređeno područje građevnih proizvoda. Građevni proizvod izrađen na gradilištu ili u pogonu izvan gradilišta u svrhu ugradnje u konkretnu građevinu može se ugraditi u građevinsku konstrukciju ako je za njega dokazana uporabljivost. Građevni i drugi proizvodi od kojih se izvide građevinske konstrukcije moraju biti međusobno usklađeni. Kod preuzimanja građevnog proizvoda izvođač mora utvrditi je li građevni proizvod namijenjen za ugradnju u građevinu u skladu s Glavnim projektom, je li isporučen s valjanom dokumentacijom te jesu li svojstva i bitne značajke, podaci značajni za njegovu ugradnju, uporabu i utjecaj na svojstva i bitne značajke te trajnost građevine, sukladni svojstvima i bitnim značajkama te podacima određenim Glavnim projektom kao i rok do kojega se građevni proizvod smije ugraditi. Prije ugradnje građevnih proizvoda provode se kontrolna ispitivanja za pojedine vrste konstrukcija. Uzimanje uzoraka, priprema uzoraka i ispitivanje građevnih proizvoda, ovisno o vrsti proizvoda, provodi se prema normama za ispitivanje. Zabranjena je ugradnja proizvoda koji ne zadovoljava zahtjeve kontrole prije ugradnje. Takvi proizvodi moraju se ukloniti s gradilišta. Ugradnju građevnog proizvoda odnosno nastavak radova odobrava nadzorni inženjer.

PREDGOTOVLJENI ELEMENTI

Svojstva predgotovljenog elementa u odnosu na njegove bitne značajke i drugi zahtjevi te ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava predgotovljenog elementa proizvedenog prema tehničkoj specifikaciji,

određuju se odnosno provodi prema toj specifikaciji te odredbama posebnog propisa kojim je uređeno područje građevnih proizvoda. Predgotovljeni element proizveden prema tehničkoj specifikaciji za kojeg je stalnost svojstava ocijenjena i provjerena na način određen posebnim propisom kojim je uređeno područje građevnih proizvoda, smije se ugraditi u građevinsku konstrukciju ako je sukladan zahtjevima projekta te građevinske konstrukcije. Izvođač mora prije početka ugradnje u građevinsku konstrukciju provjeriti je li izrađeni odnosno proizvedeni predgotovljeni element u skladu sa zahtjevima iz projekta građevinske konstrukcije te je li tijekom rukovanja i skladištenja predgotovljenog elementa došlo do njegovog oštećivanja, deformacije ili druge promjene koja bi mogla utjecati na tehnička svojstva građevinske konstrukcije. U slučaju kada je građevni proizvod koji je proizveden u tvornici nesukladan s objavljenim svojstvima odmah treba zaustaviti ugradnju i obavijestiti gospodarski subjekt koji je proizvod isporučio na gradilište. U slučaju kada je građevni proizvod koji je proizveden ili izrađen na gradilištu u svrhu ugradnje građevnog proizvoda u konkretnu građevinu nesukladan s Glavnim projektom građevine mora se odmah prekinuti proizvodnja odnosno izrada, poduzeti mjere popravka proizvoda ili zabraniti ugradnju i utvrditi te otkloniti greške koje su nesukladnost uzrokovale. U slučaju kada je građevni proizvod u neusklađenom području koji se prodaje u drugoj državi članici Europske unije u skladu s njezinim propisima nesukladan s Glavnim projektom građevine, odmah treba zaustaviti ugradnju i obavijestiti gospodarski subjekt koji je proizvod isporučio na gradilište.

NADZOR NAD IZVOĐENJEM

Nadzor nad izvođenjem radova provodi se sukladno odredbama posebnog propisa koji uređuje stručni nadzor građenja. Nadzorni inženjer neposredno prije ugradnje građevnog proizvoda u građevinsku konstrukciju mora provjeriti je li za građevni proizvod, izrađen prema projektu građevinske konstrukcije, dokazana njegova uporabljivost u skladu s projektom te provjeriti postoji li za građevni proizvod proizveden prema tehničkoj specifikaciji valjana prateća dokumentacija i oznaka u skladu s posebnim propisima kojima se uređuje područje građevnih proizvoda, kao i je li građevni proizvod sukladan zahtjevima iz projekta građevinske konstrukcije. Također mora provjeriti je li građevni proizvod postavljen u skladu s projektom građevinske konstrukcije ili s uputom odnosno tehničkom uputom za ugradnju i uporabu i dokumentirati nalaze svih provedenih provjera zapisom u građevinski dnevnik. Iznimno za građevni proizvod koji se zakonito prodaje u drugoj državi članici Europske unije i koji je u skladu sa zakonom kojim se uređuju građevni proizvodi stavljen na raspolaganje na tržište unutar granica Republike Hrvatske, a za koji proizvod nije sastavljena izjava o svojstvima te koji nije označen »C« oznakom, nadzorni inženjer neposredno prije ugradnje građevnog proizvoda u građevinsku konstrukciju mora provjeriti postoji li uz takav građevni proizvod prateća dokumentacija propisana tim zakonom.

PRIPREMNI RADOVI

Pripremni radovi se odnose na organizaciju izgradnje, geodetske radove i čišćenje i pripremu terena. Konceptija organizacije izgradnje građevinskih objekata pretpostavlja da se prije početka gradnje predvide i planiraju sve aktivnosti koje su potrebne da se građevina izgradi u skladu sa važećim zakonima i propisima, u ugovorenom roku i uz poštivanje ugovorenih ekonomsko-financijskih uvjeta. Geodetski radovi u niskogradnji obuhvaćaju iskolčenje trase i svih objekata u trasi i preko trase cesta, sva mjerenja koja su u vezi s prijenosom podataka iz projekata na teren i obrnuto, održavanje iskolčenih oznaka na terenu u cijelom razdoblju od početka radova do predaje svih radova. Čišćenje i priprema terena obuhvaća uklanjanje grmlja i drveća, uklanjanje objekata, prometnih znakova, reklamnih ploča i slično, rušenje postojećih zgrada i slično. Priprema terena obuhvaća uklanjanje ili premještanje te zaštitu postojećih komunalnih instalacija. Svi radovi vezani uz uklanjanje ili premještanje postojećih komunalnih instalacija trebaju biti predviđeni u projektu.

Popis norma za pripremne radove:

HRN ISO 17123-1 - Optika i optički instrumenti -- Terenski postupci za ispitivanje geodetskih instrumenata i instrumenata za izmjere -- 1. dio: Teorija
HRN EN 17123-2 - Optika i optički instrumenti -- Terenski postupci za ispitivanje geodetskih instrumenata i instrumenata izmjere -- 2. dio: Niveliri
HRN EN 17123-3 - Optika i optički instrumenti -- Terenski postupci za ispitivanje geodetskih instrumenata i instrumenata izmjere -- 3. dio: Teodoliti
HRN ISO 17123-4 - Optika i optički instrumenti -- Terenski postupci za ispitivanje geodetskih instrumenata i instrumenata izmjere -- 4. dio: Elektro optički daljinomjeri (EDM instrumenti)
HRN ISO 17123-6 - Optika i optički instrumenti -- Terenski postupci za ispitivanje geodetskih instrumenata i instrumenata izmjere -- 6. dio: Rotirajući laseri
HRN DIN 18201 - Tolerancije u graditeljstvu – Pojmovi, načela, primjena, ispitivanje

ZEMLJANI RADOVI I TEMELJENJE

Geotehnički istražni radovi mogu se provoditi neposredno na terenu i na uzorcima u laboratoriju, te posredno opažanjima deformacija konstrukcija pod probnim opterećenjem, opažanjem deformacija susjednih građevina, drugim opažanjima i mjerenjima na terenu, te uvidom u rezultate drugih istražnih radova provedenih u neposrednoj blizini budućeg gradilišta.

Posebnu pozornost prilikom izvođenja radova na temeljenju objekta treba obratiti na kvalitetu temeljnog tla u slučaju nevršenja geotehničkih istražnih radova. Dubina temeljenja ne smije biti manja od dubine smržavanja kao što ni dubina iskopa ne smije biti manja od dvije širine temeljne trake (radi vizualnog utvrđivanja kvalitete kontaktnog tla - što će nadzorni inženjer upisati u dnevnik). Svi iskopi (osim širokih) dublji od 1,00 m moraju se zaštititi od urušavanja. U slučaju potrebe za iskopom većim nego je dubina temeljenja susjednih građevina (interpolacije), definirat će se posebni uvjeti izvođenja novih temelja, kao i osiguranja stabilnosti postojećih građevina.

Popis norma za geotehničke radove:

HRN EN ISO 14688-1 - Geotehničko istraživanje i ispitivanje -- Identifikacija i klasifikacija tla -- 1. dio: Identifikacija i opis

HRN EN ISO 14688-2 - Geotehničko istraživanje i ispitivanje -- Identifikacija i klasifikacija tla -- 2. dio: Načela klasifikacije

HRN EN ISO 14689-1 - Geotehničko istraživanje i ispitivanje -- Identifikacija i klasifikacija stijene -- 1. dio: Identifikacija i opis

BETONSKE KONSTRUKCIJE

Za betonske konstrukcije rabe se materijali i građevni proizvodi koji su navedeni u hrvatskoj normi HRN EN 1992-1-1 (beton, čelik za armiranje, čelik za prednapinjanje, uređaji za prednapinjanje, predgotovljeni betonski elementi), a čija su svojstva u skladu s odgovarajućim tehničkim specifikacijama na koje upućuje ta hrvatska norma i poseban propis. Svojstva betona, čelika za armiranje i čelika za prednapinjanje u odnosu na njegove bitne značajke specificiraju se prema odgovarajućim tehničkim specifikacijama. Svojstva predgotovljenih betonskih elemenata u odnosu na njihove bitne značajke specificiraju se prema odgovarajućim tehničkim specifikacijama za građevne proizvode od kojih se element sastoji te prema odgovarajućoj tehničkoj specifikaciji za predgotovljene betonske elemente. Betonska konstrukcija koja je izložena utjecajima okoliša, uslijed čega postoji opasnost od korozije armature, mora se projektirati prema odredbama hrvatske norme HRN 1128. Izvođenje (ugradnja i kontrola) betonske konstrukcije mora biti prema hrvatskim normama HRN EN 13670 i HRN EN 13670/NA.

Popis norma za betonske konstrukcije:

HRN EN ISO 17660-1 - Zavarivanje -- Zavarivanje čelika za armiranje -- 1. dio: Nosivi zavareni spojevi

HRN EN ISO 17660-2 - Zavarivanje -- Zavarivanje čelika za armiranje -- 2. dio: Nenosiivi zavareni spojevi

HRN EN 13670 - Izvedba betonskih konstrukcija

HRN EN 13670/NA - Izvedba betonskih konstrukcija - Smjernice za primjenu norme HRN EN 13670
HRN ISO 4866 - Mehaničke vibracije i udari -- Vibracije građevina -- Smjernice za mjerenje vibracija i ocjenjivanje njihova utjecaja na građevine
HRN EN 446 - Smjesa za injektiranje natega za prednapinjanje – Postupci injektiranja
HRN EN 1504-10 - 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
HRN EN 13791 - Ocjena in-situ tlačne čvrstoće u konstrukcijama i predgotovljenim betonskim dijelovima
Usklađeno područje:
HRN EN 197-1:2012
Cement -- 1. dio: Sastav, specifikacije i kriteriji sukladnosti cementa opće namjene
HRN EN 934-2:2012 - Dodaci betonu, mortu i smjesi za injektiranje -- 2. dio: Dodaci betonu -- Definicije, zahtjevi, sukladnost, označivanje i obilježavanje
HRN EN 934-3:2012 - Dodaci betonu, mortu i smjesi za injektiranje -- 3. dio: Dodaci mortu za zidanje -- Definicije, zahtjevi, sukladnost, označivanje i obilježavanje
HRN EN 934-4:2010 - Dodaci betonu, mortu i smjesi za injektiranje -- 4. dio: Dodaci mortu za injektiranje prednapetih kabela -- Definicije, zahtjevi, sukladnost, označivanje i obilježavanje
HRN EN 934-5:2008 - Dodaci betonu, mortu i mortu za injektiranje -- 5. dio: Dodaci mlaznom betonu -- Definicije, zahtjevi, sukladnost, označivanje i obilježavanje
HRN EN 1504-2:2004 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 2. dio: Sustavi površinske zaštite
HRN EN 1504-3:2005 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 3. dio: Konstrukcijski i nekonstrukcijski popravak
HRN EN 1504-4:2004 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 4. dio: Konstrukcijsko lijepljenje
HRN EN 1504-5:2005 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 5. dio: Injektiranje betona
HRN EN 1504-6:2007 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 6. dio: Sidrenje čelične armature
HRN EN 1504-7:2007 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete i vrednovanje sukladnosti -- 7. dio: Zaštita armature od korozije
HRN EN 1520:2011 - Predgotovljeni armirani elementi od betona otvorene strukture s laganim agregatom s konstrukcijskim ili nekonstrukcijskim ojačanjem
HRN EN 12602:2016 - Predgotovljeni armirani elementi od porastoga betona
HRN EN 12620:2008 - Agregati za beton
HRN EN 13055-1:2003 - Lagani agregati -- 1. dio: Lagani agregati za beton, mort i mort za zalijevanje
HRN EN 13055-2:2007 - Lagani agregati -- 2. dio: Lagani agregati za bitumenske mješavine i površinske obrade i za primjenu u nevezanim i vezanim mješavinama
HRN EN 13224:2011 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Rebrasti stropni elementi
HRN EN 13225:2013 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Linijski konstrukcijski elementi
HRN EN 14216:2015 - Cement -- Sastav, specifikacije i kriteriji sukladnosti za posebne vrste cemenata vrlo niske topline hidratacije
HRN EN 14843:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stube
HRN EN 14844:2011 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Okvirni propusti
HRN EN 14889-1:2007 - Vlakna za beton -- 1. dio: Čelična vlakna -- Definicije, specifikacije i sukladnost
HRN EN 14889-2:2008 - Vlakna za beton -- 2. dio: Polimerna vlakna -- Definicije, specifikacije i sukladnost
HRN EN 14991:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Elementi za temelje
HRN EN 14992:2012 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Elementi za zidove
HRN EN 15037-1:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stropni sustavi sastavljeni od nosača i blokova (ispune) -- 1. dio: Nosači

HRN EN 15037-2:2011 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stropni sustavi sastavljeni od nosača i blokova (ispune) -- 2. dio: Betonski blokovi
HRN EN 15037-3:2011 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stropni sustavi sastavljeni od nosača i blokova (ispune) -- 3. dio: Glineni blokovi
HRN EN 15037-4:2013 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stropni sustavi sastavljeni od nosača i blokova (ispune) -- 4. dio: Blokovi od ekspaniranog polistirena
HRN EN 15037-5:2013 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Stropni sustavi sastavljeni od nosača i blokova (ispune) -- 5. dio: Lagani blokovi za jednostavnu oplatu
HRN EN 15050:2012 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Elementi za mostove
HRN EN 15129:2011 - Protupotresne naprave
HRN EN 15167-1:2007 - Mljevena granulirana zgrupa visoke peći za upotrebu u betonu, mortu i mortu za injektiranje -- 1. dio: Definicije, specifikacije i kriteriji sukladnosti
HRN EN 15258:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Elementi za potporne zidove
HRN EN 15435:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Betonske blok oplate od običnih i laganih agregata -- Svojstva proizvoda i izvedba
HRN EN 15498:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Oplatni blokovi od betona s drvenim strugotinama -- Svojstva proizvoda i izvedba
Neusklađeno područje:
HRN EN 197-2:2020 - Cement -- 2. dio: Ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava HRN EN 206:2016 - Beton -- Specifikacija, svojstva, proizvodnja i sukladnost
HRN EN 197-5:2021 - Cement -- 5. dio: Miješani portlandski cement CEM II/C-M i miješani cement CEM VI
HRN EN 197-6:2023 - Cement -- 6. dio: Cement s recikliranim građevnim materijalima
HRN EN 206:2021 - Beton -- Specifikacija, svojstva, proizvodnja i sukladnost
HRN EN 934-1:2008 - Dodaci betonu, mortu i mortu za injektiranje -- 1. dio: Opći zahtjevi
HRN EN 934-6:2019 - Dodaci betonu, mortu i mortu za injektiranje -- 6. dio: Uzorkovanje, ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava
HRN 1128:2023 - Beton -- Nacionalni zahtjevi uz normu HRN EN 206:2021
HRN 1130-1:2008 - Čelik za armiranje betona – Zavarljivi čelik za armiranje – 1. dio: Tehnički uvjeti isporuke čelika razreda A
HRN 1130-2:2008 - Čelik za armiranje betona – Zavarljivi čelik za armiranje – 2. dio: Tehnički uvjeti isporuke čelika razreda B
HRN 1130-3:2008 - Čelik za armiranje betona – Zavarljivi čelik za armiranje – 3. dio: Tehnički uvjeti isporuke čelika razreda C
HRN 1130-4:2008 - Čelik za armiranje betona – Zavarljivi čelik za armiranje – 4. dio: Tehnički uvjeti isporuke zavarenih mreža
HRN 1130-5:2008 - Čelik za armiranje betona – Zavarljivi čelik za armiranje – 5. dio: Tehnički uvjeti isporuke rešetkastih nosača
HRN EN 1337-2:2004 - Konstrukcijski ležajevi -- 2. dio: Klizni elementi
HRN EN 1504-8:2016 - Proizvodi i sustavi za zaštitu i popravak betonskih konstrukcija -- Definicije, zahtjevi, kontrola kvalitete te ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava (AVCP) -- 8. dio: Kontrola kvalitete i ocjenjivanje i provjera stalnosti svojstava (AVCP)
HRN EN 10080:2012 - Čelik za armiranje betona -- Zavarljivi čelik za armiranje – Općenito
HRN EN 13369:2018 - Opća pravila za predgotovljene betonske elemente
HRN EN 13377:2004 - Predgotovljeni drveni nosači oplate – Zahtjevi, razredba i ocjena
HRI CEN/TR 14245:2017 - Cement -- Smjernice za primjenu norme EN 197-2 »Vrednovanje sukladnosti«
HRN EN 14474:2005 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Beton s agregatom od drvenih strugotina -- Zahtjevi i ispitne metode
HRN EN 14487-1:2005 - Mlazni beton -- 1. dio: Definicije, specifikacije i sukladnost
HRN EN 15191:2010 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Razredba svojstava betona ojačanog staklenim vlaknima

HRN EN 15422:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Specifikacija staklenih vlakana za ojačanje mortova i betona

HRN EN 15564:2008 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Beton vezan smolama -- Zahtjevi i ispitne metode

ZIDANE KONSTRUKCIJE

Za zidane konstrukcije rabe se materijali i građevni proizvodi koji su navedeni u hrvatskoj normi HRN EN 1996-1-1, a čija su svojstva u skladu s odgovarajućim tehničkim specifikacijama na koje upućuje ova hrvatska norma i poseban propis. Zidni elementi na gradilištu moraju biti složeni po tipovima, skupinama i kategoriji i osigurani od djelovanja atmosferilija. Zidni elementi se ne smiju tijekom građenja postavljati na stropne konstrukcije na način da prouzroče trajnu deformaciju stropne konstrukcije. Mort za zidanje mora biti transportiran do gradilišta i skladišten na način da je zaštićen od utjecaja vlage i drugih štetnih utjecaja. Mort opće namjene se mora miješati strojno i ne smije se ugrađivati ako je započeo proces stvrdnjavanja ili ako je istekao rok uporabe. S građevnim proizvodima koji se ugrađuju u zidanu konstrukciju postupa se u skladu sa uputom odnosno tehničkom uputom proizvođača.

Prije zidanja zida mora se provesti provjera dokumentacije koja prati građevni proizvod i oznake građevnih proizvoda, provjera usklađenosti objavljenih svojstava građevnog proizvoda u odnosu na njegove bitne značajke sa zahtjevima iz projekta zidane konstrukcije, vizualna kontrola zidnih elemenata, morta i ostalih građevnih proizvoda zbog utvrđivanja mogućih odstupanja od svojstava i/ili oštećenja. Također je potrebno utvrditi kategoriju zidnih elemenata (I ili II) i razred izvedbe (1, 2 ili 3), odnosno osposobljenosti izvođača za pojedini razred izvedbe. Navedeni kontrolu provodi izvođač, osim kontrole razreda izvedbe, koju provodi nadzorni inženjer.

Zidni elementi moraju biti povezani vezivom u skladu s pravilima struke i prema uputama odnosno tehničkim uputama proizvođača. Horizontalne i vertikalne sljubnice morta izrađene od mortova opće namjene i laganih mortova trebaju imati debljinu od 6 mm do 15 mm, a sljubnice morta od tankoslojnih mortova trebaju imati debljinu od 0,5 mm do 3 mm. Pri izvedbi zida zidane konstrukcije sa zidnim elementima s mortnim džepovima, vertikalne sljubnice ispunjavaju se po punoj visini zidnog elementa i u punoj širini mortnog džepa, pri čemu širina mortnog džepa mora iznositi najmanje 40% širine zidnog elementa. Pri zidanju zida zidni elementi u pravilu se preklapaju za pola duljine zidnog elementa, mjereno u smjeru zida, a iznimno za 0,4 visine zidnog elementa, ali ne manje od 4 cm. Omeđeno zide mora imati vertikalne i horizontalne armiranobetonske serklaže koji trebaju imati ploštinu presjeka ne manju od 0,02 m², s najmanjom izmjerom od 150 mm u tlocrtu zida. Vertikalni serklaži pojedine etaže betoniraju se nakon izvedbe zida te etaže. Obvezno je osigurati vezu zida i vertikalnih serklaža. Horizontalni serklaži u razini stropne konstrukcije betoniraju se zajedno s izvedbom stropne konstrukcije. Tijekom građenja osigurava se opća stabilnost konstrukcije i pojedinih zidova. Dovršeno zide koje je izravno izloženo padalinama treba zaštititi od močenja kako bi se spriječilo ispiranje morta, usporilo sazrijevanje (očvršćivanje) te kako bi se izbjegli mogući ciklusi zamrzavanja i odmrzavanja i time oslabilo zide. Zaštitu je potrebno postaviti što je prije moguće nakon završenog zidanja. Novo zide treba održavati vlažnim i zaštititi od isušivanja zbog visokih temperatura i vjetra dok cement u mortu ne hidratizira te po potrebi na odgovarajući način pridržati do povezivanja u konačno projektirano stanje. Prilikom izvođenja zidnih kanala važno je voditi računa da se ne ugrozi stabilnost zida. Zidni kanali ne smiju prolaziti kroz nadvoje ili druge konstrukcijske elemente. Temperatura svježeg morta ne smije biti niža od +5°C, niti viša od +35°C. Kada je srednja dnevna temperatura zraka manja od +5°C ili viša od +35°C, zidanje zida treba izvoditi pod posebnim uvjetima sukladno projektu zidane konstrukcije.

Popis norma za zidane konstrukcije:

Usklađeno područje:

HRN EN 413-1:2011 - Zidarski cement -- 1. dio: Sastav, specifikacije i kriteriji sukladnosti

HRN EN 771-1:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 1. dio: Opečni zidni elementi

HRN EN 771-2:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 2. dio: Vapneno silikatni zidni elementi

HRN EN 771-3:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 3. dio: Betonski zidni elementi (gusti i lagani agregat)
HRN EN 771-4:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 4. dio: Zidni elementi od porastoga betona
HRN EN 771-5:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 5. dio: Zidni elementi od umjetnoga kamena
HRN EN 771-6:2015 - Specifikacije za zidne elemente -- 6. dio: Zidni elementi od prirodnog kamena
HRN EN 845-1:2016 - Specifikacija za pomoćne dijelove ziđa -- 1. dio: Zidne spone, vlačne vezice, papuče za grede i konzole
HRN EN 845-2:2016 - Specifikacija za pomoćne dijelove ziđa -- 2. dio: Nadvoji
HRN EN 845-3:2016 - Specifikacija za pomoćne dijelove ziđa -- 3. dio: Armatura horizontalnih sljubnica od čeličnih mreža
HRN EN 998-1:2016 - Specifikacija morta za zide -- 1. dio: Vanjska i unutarnja žbuka
HRN EN 998-2:2016 - Specifikacija morta za zide -- 2. dio: Mort za zide
HRN EN 13139:2003 - Agregati za mort

DRVENE KONSTRUKCIJE

Prije izvođenja elemenata drvene konstrukcije izvođač pregledava svaku otpremnicu i dokumentaciju, vizualno kontrolira drvene proizvode, ambalažu mehaničkih spajala, ljepila, zaštitnih sredstava i ambalaže ostalih građevnih proizvoda da se utvrde moguća oštećenja i utvrđuje sadržaj vode drvnih odnosno predgotovljenih proizvoda. Prije početka izvođenja elemenata drvene konstrukcije provode se kontrolna ispitivanja građevnih proizvoda u slučaju sumnje.

Prilikom transporta do gradilišta i po gradilištu te prilikom montaže potrebno je 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.

Rupe, utori i zarezi za spajala moraju biti izvedeni s takvom preciznošću da se osiguraju projektom predviđena svojstva spoja. 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. 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.

Tehnička svojstva zaštite drvene konstrukcije moraju, ovisno o razredu uporabe drvene konstrukcije određenom prema hrvatskoj normi HRN EN 335, osigurati ispunjavanje osnovnih tehničkih svojstava te moraju osigurati ravnotežni sadržaj vlage tijekom vijeka trajanja građevine, s time da je sadržaj vlage uvijek takav da osigura zaštitu protiv gljivica kao uzročnika truleži i omogućuje stabilnost dimenzija, bez time prouzročenih trajnih deformacija. Zaštita drvene konstrukcije u smislu ovih posebnih pravila obuhvaća građevinsko-fizikalne, konstruktivne, organizacijske i kemijske mjere zaštite od atmosferskih djelovanja, djelovanja unutarnje klime, djelovanja procjednih i drugih voda te bioloških i požarnog djelovanja radi očuvanja temeljnog zahtjeva mehaničke otpornosti i stabilnosti i otpornosti na požar drvene konstrukcije. Zaštita drvene konstrukcije mora obuhvatiti zaštitu svih pojedinačnih elemenata drvene konstrukcije zasebno (drvenih, metalnih i drugih), kao i zaštitu drvene konstrukcije u cjelini. Zaštitom pojedinih elemenata drvene konstrukcije ne smije se nepovoljno djelovati na zaštitu drugih elemenata. Antikorozivna zaštita metalnih dijelova koji su sastavni dio drvene konstrukcije provodi se prema hrvatskoj normi HRN EN ISO 2081 i u skladu s odgovarajućim odredbama hrvatskih normi nizova HRN EN 1992 i HRN EN 1993 te primjerima minimalne antikorozivne zaštite metalnih dijelova u ovisnosti o razredima uporabljivosti danim hrvatskom normom HRN EN 1995-1-1.

Lijepljenje na gradilištu dopušteno je samo u kontroliranim uvjetima u skladu s uputom odnosno tehničkom uputom proizvođača ljepila, zahtjevima iz projekta drvene konstrukcije i odredbama ovoga članka. Svi spojevi moraju biti izvedeni s ljepilima istog porijekla, kao i ljepilo s kojim je izvedeno

međusobno lijepljenje lamela u slučaju lameliranih nosača. U toku vezivanja ljepila nije dopušteno pomicanje elemenata.

Popis norma za drvene konstrukcije:

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 uslojenoga drva u različitim uporabnim razredima

HRN EN 599-2 - 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 krovove

Usklađeno područje:

HRN EN 13225:2013 - Predgotovljeni betonski proizvodi -- Linijski konstrukcijski elementi

HRN EN 14081-1:2011 - Drvene konstrukcije -- Konstrukcijsko drvo pravokutnoga poprečnog presjeka razvrstano prema čvrstoći -- 1. dio: Opći zahtjevi

HRN EN 14229:2010 - Konstrukcijsko drvo -- Drveni stupovi za nadzemne vodove

HRN EN 14250:2010 - Drvene konstrukcije -- Zahtjevi za proizvod za predgotovljene konstrukcijske elemente sastavljene utisnutim metalnim ježastim pločama

HRN EN 14374:2006 - Drvene konstrukcije -- Konstrukcijsko lamelirano furnirsko drvo -- Zahtjevi

HRN EN 14545:2008 - Drvene konstrukcije -- Neštapisti spojni elementi -- Zahtjevi

HRN EN 14592:2012 - Drvene konstrukcije -- Štapasta spajala -- Zahtjevi

Neusklađeno područje:

HRN EN 338:2016 - Konstrukcijsko drvo -- Razredi čvrstoće

HRN EN 350:2016 - Trajnost drva i proizvoda na osnovi drva -- Ispitivanje i razredba otpornosti drva i materijala na osnovi drva na biološke štetnike

HRN EN 599-1:2014 - Trajnost drva i proizvoda na osnovi drva -- Učinkovitost sredstava za preventivnu zaštitu drva određenu biološkim ispitivanjima -- 1. dio: Specifikacija u skladu s uporabnim razredom

HRN EN 912:2011 - Spajala za drvo -- Specifikacije za moždanike posebne izvedbe za drvo

HRN EN ISO 3506-1:2010 - Mehanička svojstva spojnih elemenata izrađenih od nehrđajućih čelika -- 1. dio: Vijci i svorni vijci

HRN EN ISO 3506-2:2010 - Mehanička svojstva spojnih elemenata izrađenih od nehrđajućih čelika -- 2. dio: Matice

HRN EN ISO 3506-3:2010 - Mehanička svojstva spojnih elemenata izrađenih od nehrđajućih čelika -- 3. dio: Zatični vijci i slični spojni elementi koji nisu vlačno napregnuti

HRN EN 12436:2005 - Adhezivi za nosive drvene konstrukcije -- Kazeinski adhezivi -- Klasifikacija i zahtjevi izvedbe

HRN EN ISO 12944-5:2018 - Boje i lakovi -- Zaštita od korozije čeličnih konstrukcija zaštitnim sustavima boja -- 5. dio: Zaštitni sustavi boja

HRN EN 14081-3:2018 - Drvene konstrukcije -- Konstrukcijsko drvo pravokutnoga poprečnog presjeka razvrstano prema čvrstoći -- 3. dio: Strojno razvrstavanje, dodatni zahtjevi za kontrolu tvorničke proizvodnje

HRN EN 15228:2009 - Konstrukcijsko drvo -- Zaštita konstrukcijskoga drva protiv štetnih utjecaja biološkog podrijetla

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

4. Posebni tehnički uvjeti gradnje i gospodarenje otpadom

TEHNIČKI UVJETI GRADNJE

Predmetnu građevinu potrebno je izvesti u skladu s ovim projektom, posebice uvjetima propisanim u Programu kontrole i osiguranja kvalitete, tehničkom opisu, kao i svim važećim propisima i pravilima struke. Također je potrebno izvesti građevinu u skladu sa svim izdanim posebnim uvjetima gradnje. Za sve nejasnoće potrebno se konzultirati s projektantom i nadzornim inženjerom. Nadzorni inženjer nadzire građenje u odnosu na usklađenost građenja s građevinskom dozvolom, Glavnim projektom, Zakonom o gradnji, posebnim propisima predmnijevanim Zakonom o gradnji i pravilima struke.

ZBRINJAVANJE GRAĐEVNOG I OPASNOG OTPADA

Investitor je dužan osigurati da je izvođač radova, prije početka radova rekonstrukcije, održavanja ili uklanjanja građevine, obaviješten o materijalima i tvarima koje se nalaze u odgovarajućoj građevini i koje su opasni otpad odnosno za koje je izvjesno da će tim radovima postati opasni otpad. Tijekom izvođenja radova potrebno je osigurati izdvajanje materijala koji se mogu koristiti i otpada, spriječiti ispuštanje azbestnih vlakana u zrak i razlijevanje tekućeg otpada koji može sadržavati azbest. Također je obavezno spriječiti miješanje, raznošenje ili ispuštanje otpada u okoliš. Bitno je predvidjeti odgovarajući prostor za skladištenje i odrediti način izvedbe radova kojim će količina otpada biti što manja. Sav višak otpadnog materijala u tekućem stanju (cementni mort, beton, vapno, bitumen, lijevani asfalt) prilikom izvođenja radova ne istresati na gradilištu već otpremati odmah na za to predviđenu deponiju. Višak otpadnog materijala u krutom stanju, bilo kao produkt rušenja, bilo kao produkt izvođenja radova, ne gomilati na gradilištu nego otpremati na za to predviđenu deponiju. Eventualno potrebno skladište za gorivo, ulje, maziva, bitumen i slično locirati na gradilištu prema važećim propisima i izvesti s nepropusnom podlogom i sa istom takvom sabirnom jamom u slučaju izlijevanja. Pretakanje goriva, ulja, maziva ili bitumena, izvoditi na nepropusnoj podlozi sa istom takvom sabirnom jamom u slučaju izlijevanja. Na gradilištu koristiti opremu i strojeve u ispravnom stanju koji ne ispuštaju gorivo, mazivo ulje i materijal koji transportiraju. Nakon završetka radova potrebno je sav preostali višak otpadnog materijala otpremiti na deponiju ili mu osigurati ponovno korištenje ili uporabu. Privremene građevine na gradilištu demontirati ili srušiti, a sve montažne dijelove i sav otpadni materijal kao produkt demontaže ili rušenja, otpremiti s gradilišta. Eventualno ranije potrebno skladište za gorivo, ulje, maziva, bitumen i sl. demontirati ili srušiti, a sve montažne dijelove i sav otpadni materijal kao produkt demontaže ili rušenja otpremiti s gradilišta. Posebnu pažnju posvetiti na demontažu ili rušenje nepropusnih podloga na kojima se skladištilo ili pretakalo gorivo, ulje, maziva, bitumen i sl., kako se prilikom demontaže ne bi zagadili tlo. Zemljište na području gradilišta, kao i na prilazu gradilištu, dovesti u stanje prije početka radova, osim na površinama na kojima je projektom predviđeno preuređenje.

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

5. Procijenjeni troškovi građenja

TROŠKOVI GRAĐENJA KONSTRUKCIJE	294.317,50 €
PDV (25%)	73.579,38 €
UKUPNO	367.896,88 €

Projektantica:
Monika Sukačić, mag.ing.aedif.
G 6370

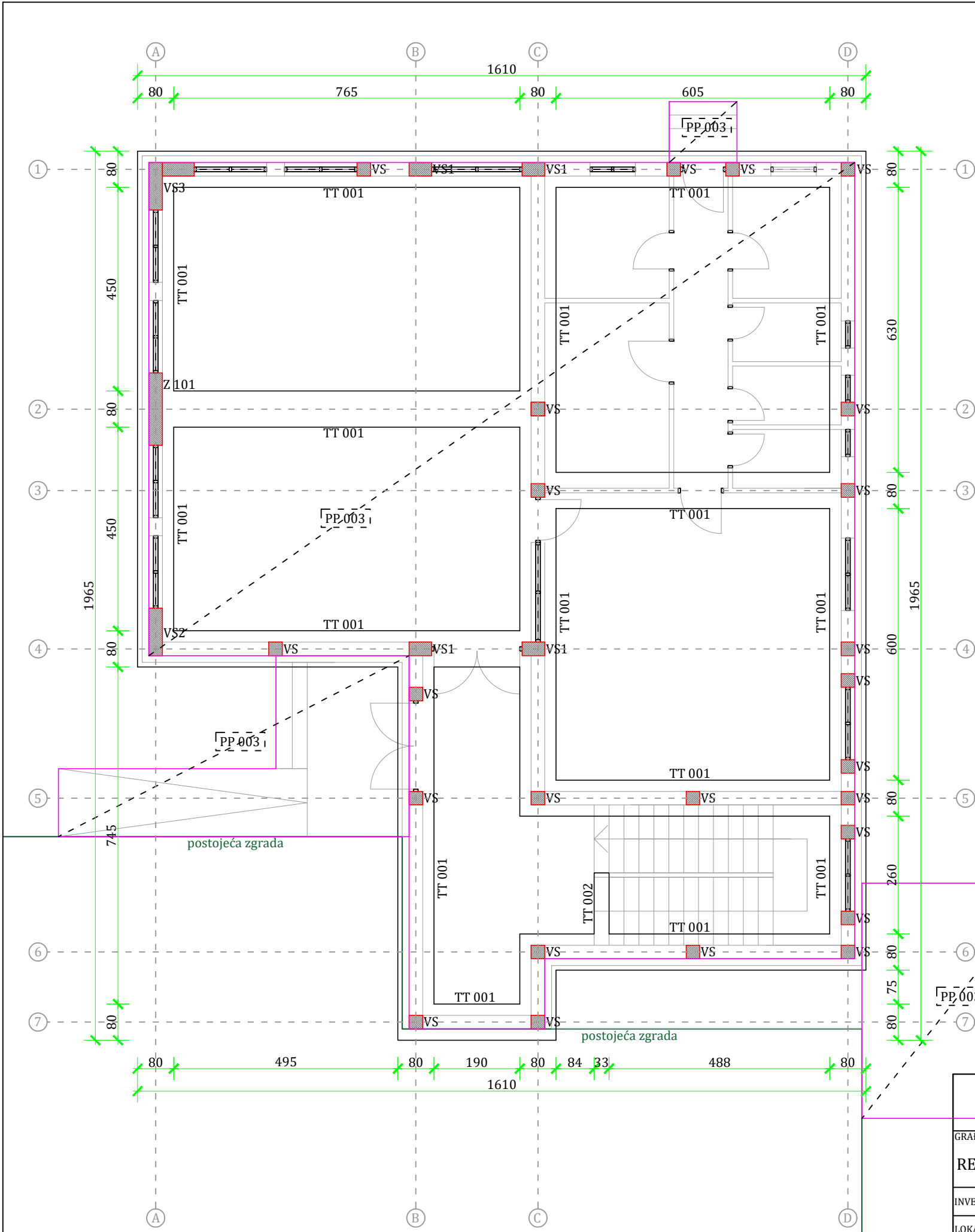
NAZIV GRAĐEVINE:
Rekonstrukcija i dogradnja Osnovne škole Jagodnjak
LOKACIJA GRAĐEVINE:
Borisa Kidriča 57a, 31324 Jagodnjak
k.č.br. 453/2, k.o. Jagodnjak

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE
GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ
Vratnička ulica 18, 31000 Osijek
e-mail: monikasukacic.uoig@gmail.com
kontakt: +385 99 782 0739

GRAFIČKI DIO

POPIS GRAFIČKIH PRILOGA:

1. Tlocrt temelja – plan pozicija
2. Podna ploča – iskaz armature
3. Tlocrt prizemlja – plan pozicija
4. Stropna ploča prizemlja – plan armature
5. Stropna ploča prizemlja – plan armature
6. Tlocrt 1. kata – plan pozicija
7. Stropna ploča 1. kata – plan armature
8. Stropna ploča 1. kata – plan armature
9. Temelji i grede – iskaz armature

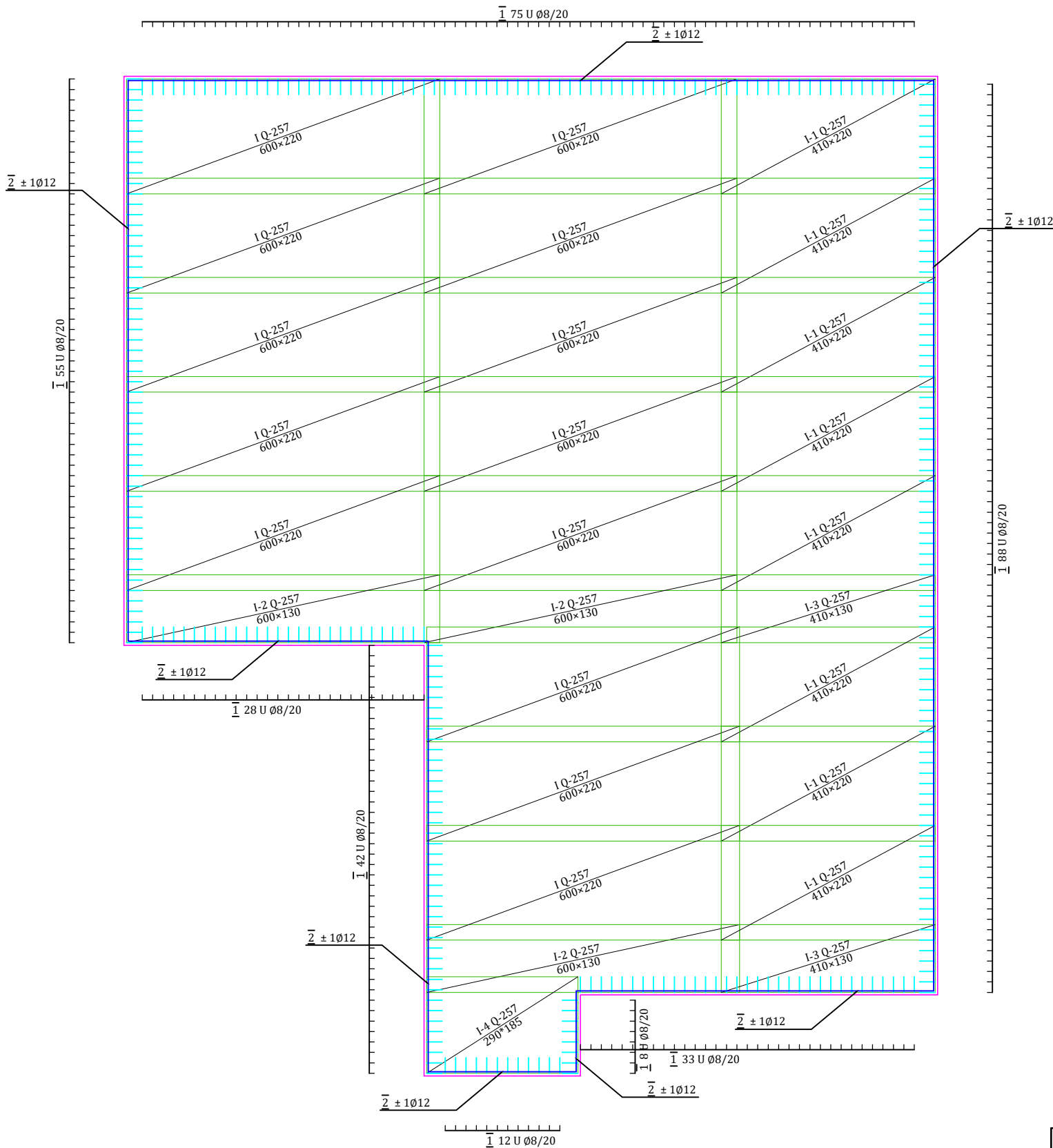


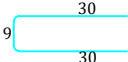
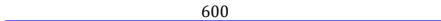
POZICIJA	NAZIV	DIMENZIJE	MATERIJAL
TT 001	TEMELJNA TRAKA	80 x 90 cm	BET. C 25/30
TT 002	TEMELJNA TRAKA	33 x 90 cm	BET. C 25/30
PP 003	PODNA PLOČA	d = 15,00 cm	BET. C 25/30
VS	VERT. SERKLAŽ	30 x 30 cm	BET. C 25/30
VS1	VERT. SERKLAŽ	50 x 30 cm	BET. C 25/30
VS2	VERT. SERKLAŽ	105 x 30 cm	BET. C 25/30
VS3	VERT. SERKLAŽ	205 x 30 cm	BET. C 25/30

	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:		SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:	
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK		TLOCRT TEMELJA - PLAN POZICIJA	
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK		MJERILO:	1:100
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK		BROJ GRAFIČKOG PRILOGA:	1
PROJEKTANT:		OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV	BROJ MAPE: MAPA 2
MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370		ZOP: TD 009-25	BROJ IZMJENE: -
DATUM:		VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579	
U Osijeku, srpanj 2025. godine		URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ	



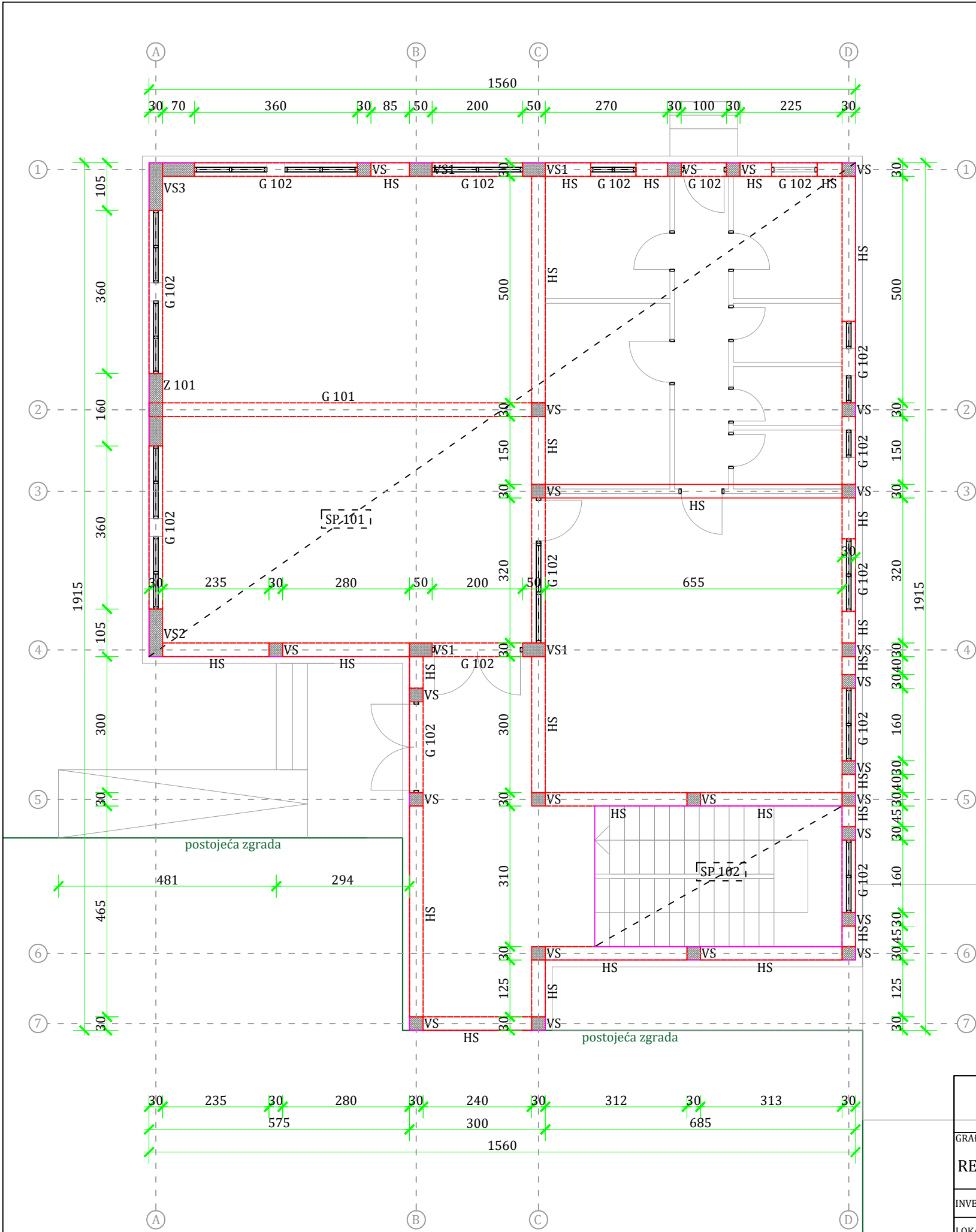
podna ploča - donja zona



šipke - specifikacija					
PODNA PLOČA (1 kom)					
poz	oblik i izmjere	∅	l _g [m]	n [kom]	l _g n [m]
1		8	0,69	341	235,29
2		12	6,00	26	156,00
šipke - rekapitulacija					
∅ [mm]	l _g n [m]	jedinična težina [kg/m']		težina [kg]	
8	235,29	0,405		95,29	
12	156,00	0,911		142,12	
UKUPNO:				237,41	

mreže - specifikacija						
PODNA PLOČA (1 kom)						
Oznaka	Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]
I	Q-257	220	600	13	4,16	713,86
I-1	Q-257	220	410	8	4,16	300,19
I-2	Q-257	130	600	3	4,16	97,34
I-3	Q-257	130	410	2	4,16	44,35
I-4	Q-257	185	290	1	4,16	22,32
UKUPNO:						
mreže - rekapitulacija						
Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]	ugrađene mreže; težina [kg]
Q-257	220	600	24	4,16	1.317,89	1.178,06

	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:			SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK			PODNA PLOČA - ISKAZ ARMATURE
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK			MJERILO: 1:100
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK			BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 2
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370			OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine			BROJ MAPE: MAPA 2
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ			ZOP: TD 009-25
VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579			BROJ IZMJENE: -



POZICIJA	NAZIV	DIMENZIJE	MATERIJAL
Z 101	AB ZID	d =30,00 cm	BET. C 25/30
SP 101	STROPNA PLOČA	d = 20,00 cm	BET. C 25/30
SP 102	STUBIŠTE	d = 16,00 cm	BET. C 25/30
G 101	GREDA	30 x 50 cm	BET. C 25/30
G 102	GREDA	30 x 40 cm	BET. C 25/30
HS	HOR. SERKLAŽ	30 x 20 cm	BET. C 25/30
VS	VERT. SERKLAŽ	30 x 30 cm	BET. C 25/30
VS1	VERT. SERKLAŽ	50 x 30 cm	BET. C 25/30
VS2	VERT. SERKLAŽ	105 x 30 cm	BET. C 25/30
VS3	VERT. SERKLAŽ	205 x 30 cm	BET. C 25/30



RAZINA RAZRADE:
IZVEDBENI PROJEKT

STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:
GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE

GRAĐEVINA:
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK

SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:
TLOCRT PRIZEMLJA - PLAN POZICIJA

INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK

MJERILO: 1:100
BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 3

LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK

OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV
ZOP: TD 009-25

PROJEKTANT:
MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif.
G6370

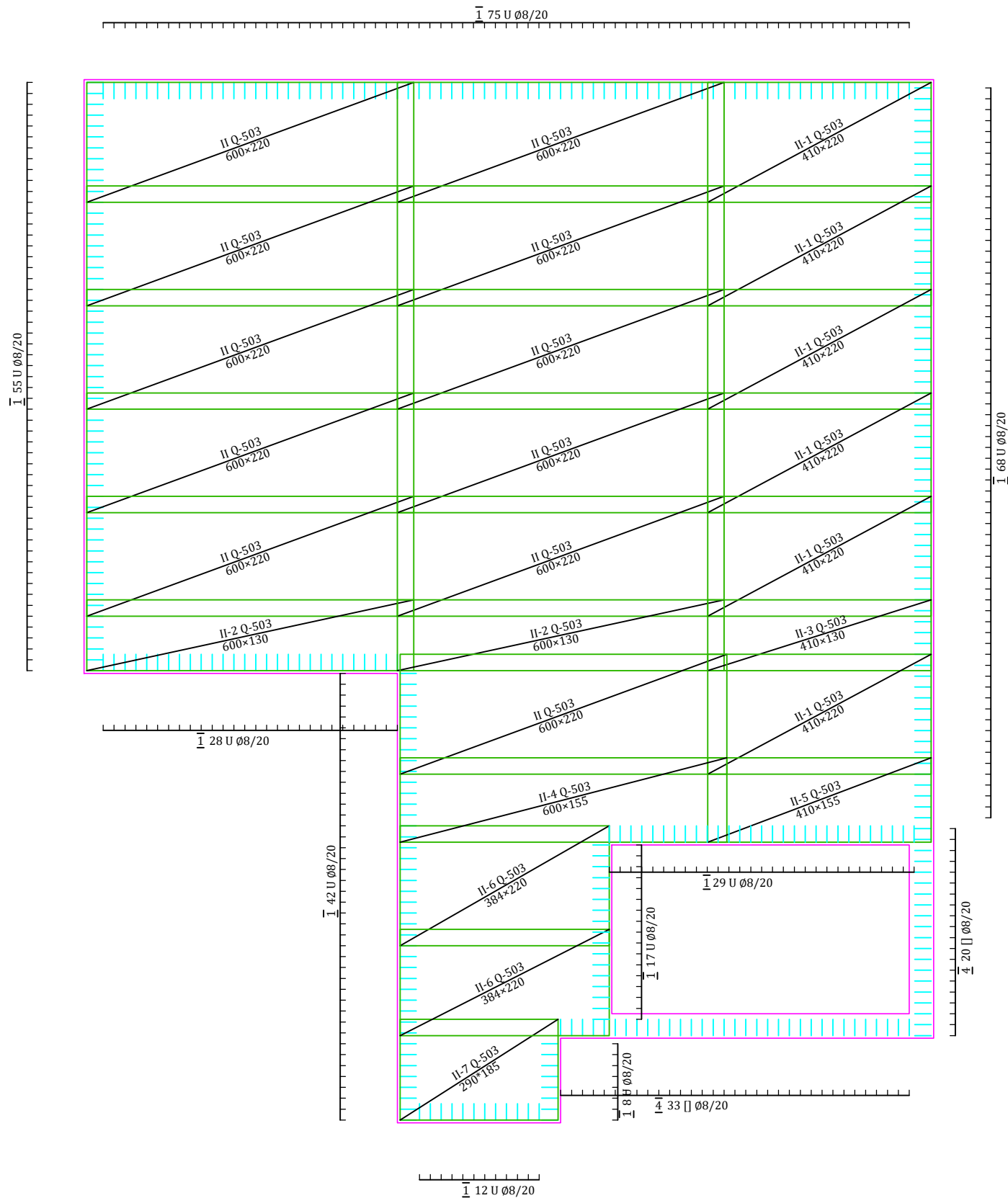
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA
MONIKA SUKAČIĆ

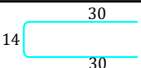
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine

VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579



ploča prizemlja - donja zona



šipke - specifikacija						
PLOČA PRIZEMLJA (1 kom)						
poz	oblik i izmjere		ø	l _g [m]	n [kom]	l _g n [m]
1	14		8	0,74	387	286,38
šipke - rekapitulacija						
ø [mm]		l _g n [m]	jedinična težina [kg/m']		težina [kg]	
8		286,38	0,405		115,98	
UKUPNO:					115,98	

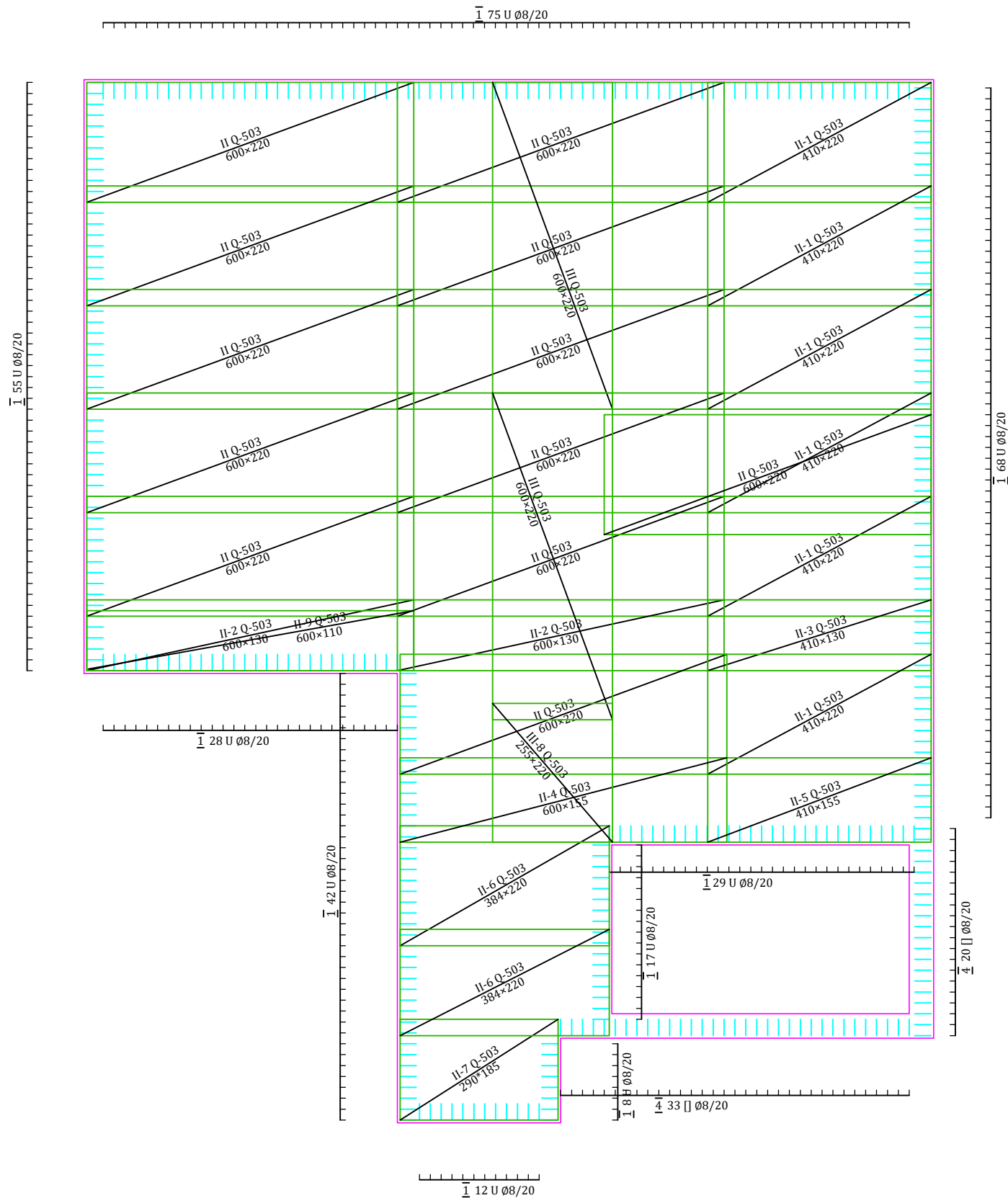
mreže - specifikacija						
PLOČA PRIZEMLJA - donja zona (1 kom)						
Oznaka	Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]
II	Q-503	220	600	11	8,03	1.165,96
II-1	Q-503	220	410	6	8,03	434,58
II-2	Q-503	130	600	2	8,03	125,27
II-3	Q-503	130	410	1	8,03	42,80
II-4	Q-503	155	600	1	8,03	74,68
II-5	Q-503	155	410	1	8,03	51,03
II-6	Q-503	220	384	2	8,03	135,67
II-7	Q-503	185	290	1	8,03	43,08
UKUPNO:						
mreže - rekapitulacija						
Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]	ugrađene mreže; težina [kg]
Q-503	220	600	23	8,03	2.504,40	2.073,07

	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:		SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:	
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK		STROPNA PLOČA PRIZEMLJA - PLAN AMRATURE	
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK		MJERILO: 1:100	
		BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 4	
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK		OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV	BROJ MAPE: MAPA 2
		ZOP: TD 009-25	BROJ IZMJENE: -
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370		URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ	
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine		VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579	



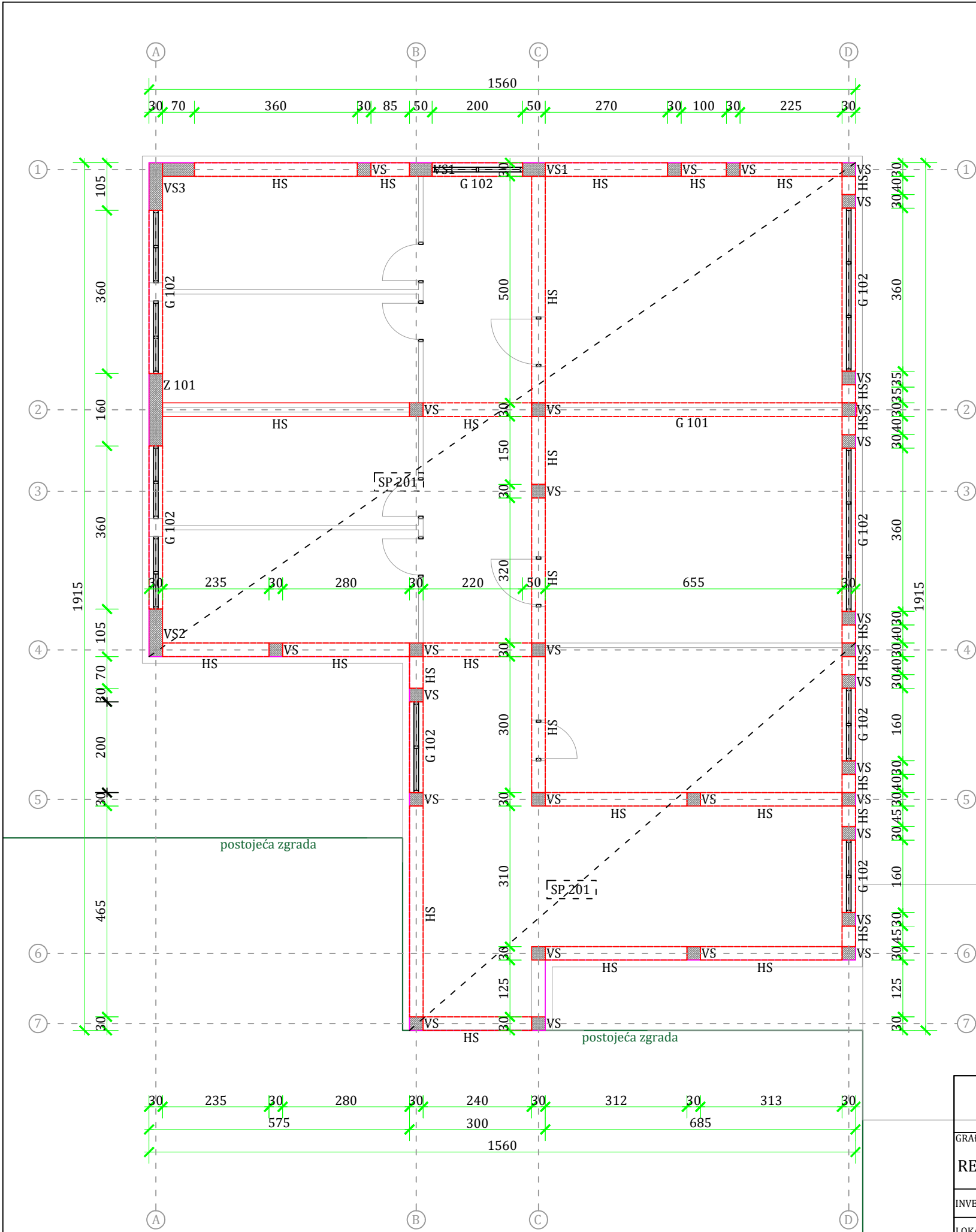


ploča prizemlja - gornja zona



mreže - specifikacija						
PLOČA PRIZEMLJA - gornja zona (1 kom)						
Oznaka	Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]
II	Q-503	220	600	14	8,03	1.483,94
II-1	Q-503	220	410	6	8,03	434,58
II-2	Q-503	130	600	2	8,03	125,27
II-3	Q-503	130	410	1	8,03	42,80
II-4	Q-503	155	600	1	8,03	74,68
II-5	Q-503	155	410	1	8,03	51,03
II-6	Q-503	220	384	2	8,03	135,67
II-7	Q-503	185	290	1	8,03	43,08
II-8	Q-503	220	255	1	8,03	45,05
II-9	Q-503	110	600	1	8,03	53,00
UKUPNO:						
mreže - rekapitulacija						
Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]	ugrađene mreže; težina [kg]
Q-503	220	600	27	8,03	2.861,89	2.489,10

	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:		SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:	
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK		STROPNA PLOČA PRIZEMLJA - PLAN AMRATURE	
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK		MJERILO: 1:100	
		BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 5	
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK		OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV	BROJ MAPE: MAPA 2
		ZOP: TD 009-25	BROJ IZMJENE: -
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370		URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ	
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine		VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579	
			



POZICIJA	NAZIV	DIMENZIJE	MATERIJAL
Z 101	AB ZID	d =30,00 cm	BET. C 25/30
SP 201	STROPNA PLOČA	d = 20,00 cm	BET. C 25/30
G 101	GREDA	30 x 50 cm	BET. C 25/30
G 102	GREDA	30 x 40 cm	BET. C 25/30
HS	HOR. SERKLAŽ	30 x 20 cm	BET. C 25/30
VS	VERT. SERKLAŽ	30 x 30 cm	BET. C 25/30
VS1	VERT. SERKLAŽ	50 x 30 cm	BET. C 25/30
VS2	VERT. SERKLAŽ	105 x 30 cm	BET. C 25/30
VS3	VERT. SERKLAŽ	205 x 30 cm	BET. C 25/30

RAZINA RAZRADE:
IZVEDBENI PROJEKT

STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:
GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE

GRAĐEVINA:
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK

SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:
TLOCRT 1. KATA - PLAN POZICIJA

INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK

MJERILO: 1:100
BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 6

LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK

OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV
ZOP: TD 009-25

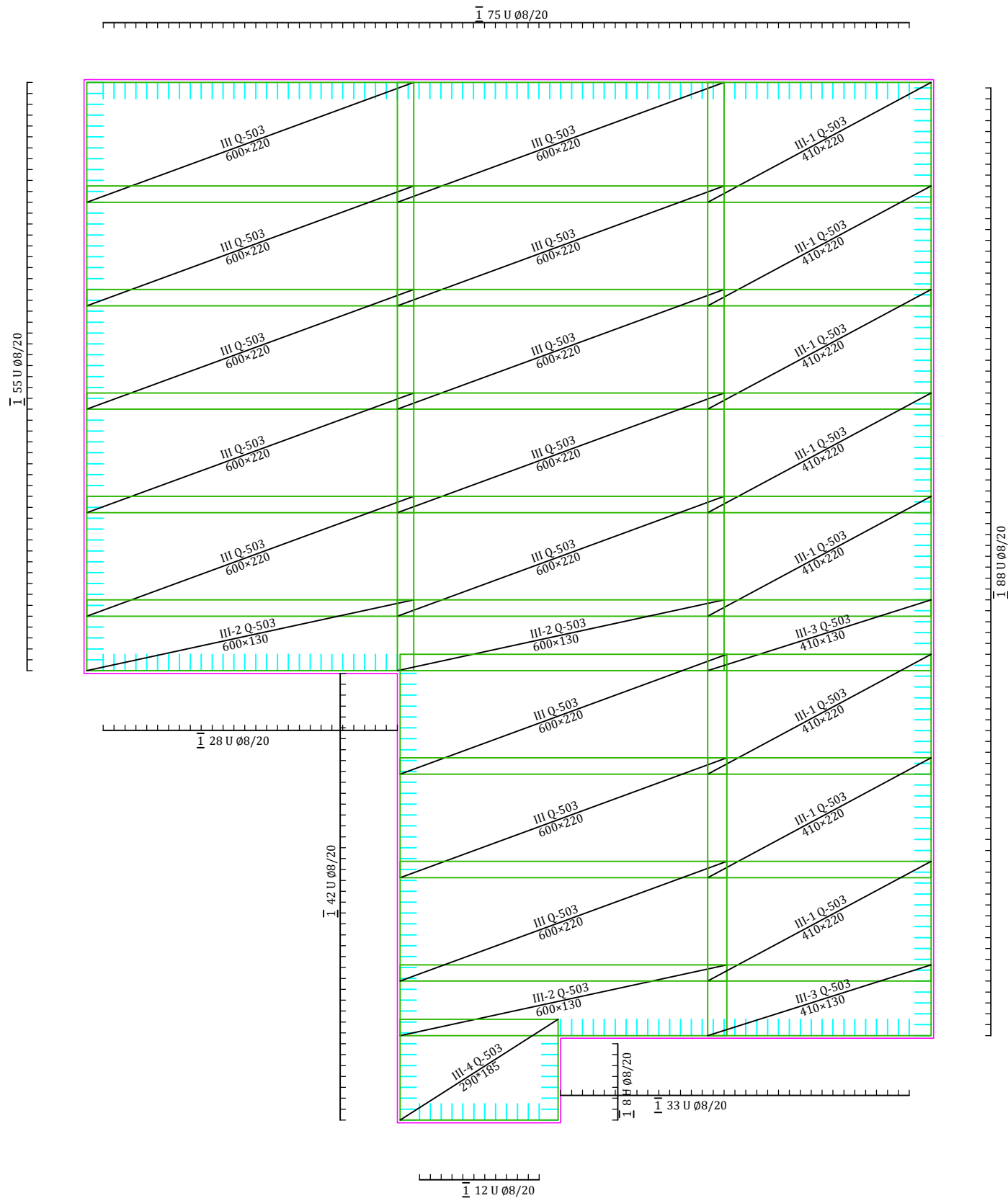
PROJEKTANT:
MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif.
G6370

URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA
MONIKA SUKAČIĆ

DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine

VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579

ploča 1. kata - donja zona



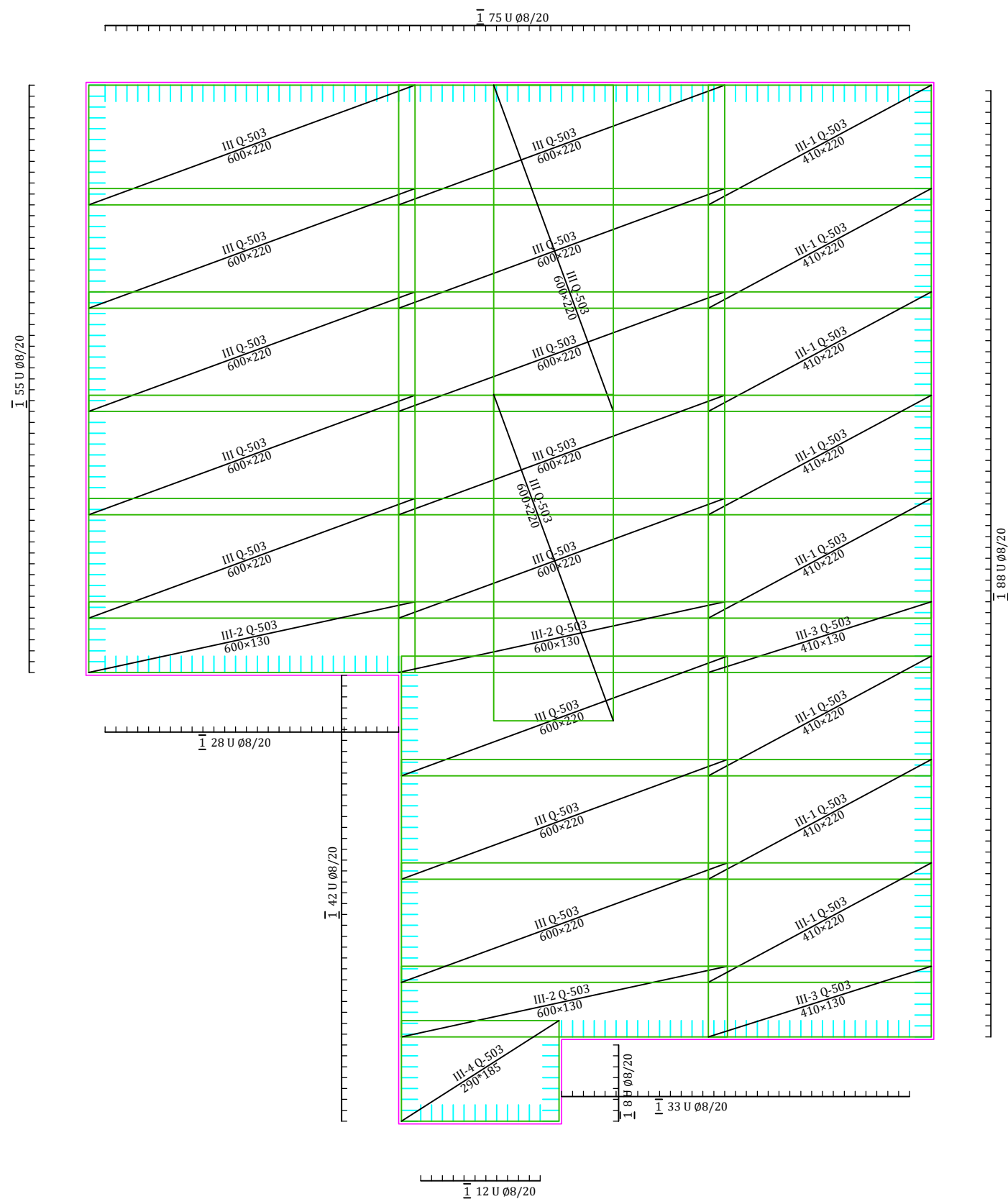
šipke - specifikacija						
PLOČA 1. KATA (1 kom)						
poz	oblik i izmjere		ø	l _g [m]	n [kom]	l _g n [m]
1	14 30 30		8	0,74	341	252,34
šipke - rekapitulacija						
ø [mm]	l _g n [m]		jedinična težina [kg/m']		težina [kg]	
8	252,34		0,405		102,20	
UKUPNO:					102,20	

mreže - specifikacija						
PLOČA 1. KATA - donja zona (1 kom)						
Oznaka	Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]
III	Q-503	220	600	13	8,03	1.377,95
III-1	Q-503	220	410	8	8,03	579,44
III-2	Q-503	130	600	3	8,03	187,90
III-3	Q-503	130	410	2	8,03	85,60
III-4	Q-503	185	290	1	8,03	43,08
UKUPNO:						
mreže - rekapitulacija						
Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m²]	ukupna težina [kg]	ugrađene mreže; težina [kg]
Q-503	220	600	25	8,03	2.649,90	2.273,97

	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:			SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK			STROPNA PLOČA 1. KATA - PLAN ARMATURE
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK			MJERILO: 1:100
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK			BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 7
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370			OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine			BROJ MAPE: MAPA 2
URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ			ZOP: TD 009-25
VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579			BROJ IZMJENE: -



ploča 1. kata - gornja zona

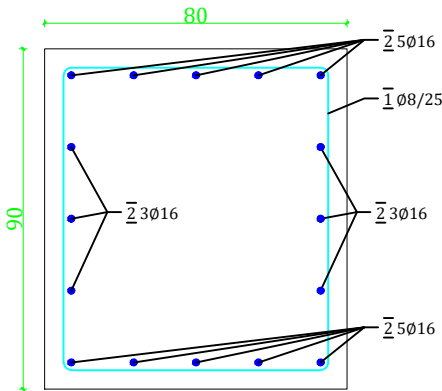


mreže - specifikacija						
PLOČA 1. KATA - gornja zona (1 kom)						
Oznaka	Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m ²]	ukupna težina [kg]
III	Q-503	220	600	15	8,03	1.589,94
III-1	Q-503	220	410	8	8,03	579,44
III-2	Q-503	130	600	3	8,03	187,90
III-3	Q-503	130	410	2	8,03	85,60
III-4	Q-503	185	290	1	8,03	43,08
UKUPNO:						
mreže - rekapitulacija						
Tip mreže	B [cm]	L [cm]	n [kom]	jed. težina [kg/m ²]	ukupna težina [kg]	ugradene mreže; težina [kg]
Q-503	220	600	26	8,03	2.755,90	2.485,96

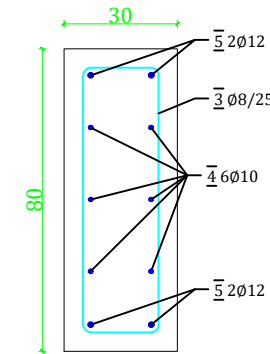
 RAZINA RAZRADE: IZVEDBENI PROJEKT		STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO: GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA: REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK		SADRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA: STROPNA PLOČA 1. KATA - PLAN ARMATURE	
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK		MJERILO: 1:100 BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 8	
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK		OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV BROJ MAPE: MAPA 2 ZOP: TD 009-25 BROJ IZMJENE: -	
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370		URED OVLAŠTENE INŽENJERKE GRAĐEVINARSTVA MONIKA SUKAČIĆ	
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine		VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579	

šipke - specifikacija					
TEMELJI I GREDE					
poz	oblik i izmjere	Ø	l _g [m]	n [kom]	l _g n [m]
1		8	3,00	422	1.266,00
2		16	6,00	330	1.980,00
3		8	2,24	7	15,68
4		10	6,00	2	12,00
5		12	6,00	1	6,00
6		8	1,38	64	88,32
7		14	6,00	19	114,00
8		10	6,00	6	36,00
9		8	1,18	420	495,60
10		12	6,00	74	444,00
11		8	0,94	568	533,92
12		12	6,00	109	654,00
13		8	0,98	796	780,08
14		14	6,00	153	918,00
15		8	1,38	92	126,96
16		14	6,00	27	162,00
17		8	2,48	60	148,80
18		14	6,00	29	174,00
šipke - rekapitulacija					
Ø [mm]	l _g n [m]	jedinična težina [kg/m']		težina [kg]	
8	3.455,36	0,405		1.399,42	
10	48,00	0,634		30,43	
12	1104,00	0,911		1.005,74	
14	1368,00	1.242		1.699,06	
16	1.980,00	1,621		3.209,58	
UKUPNO:				7.344,23	

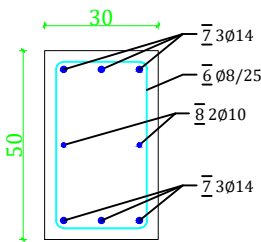
TT001; 80/90 cm



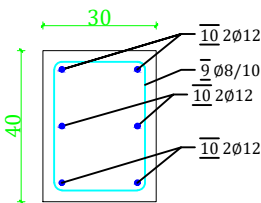
TT002; 30/80 cm



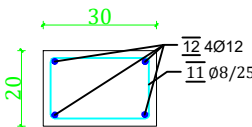
G101; 30/50 cm



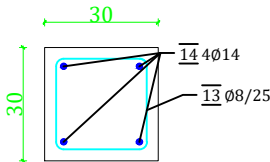
G102; 30/40 cm



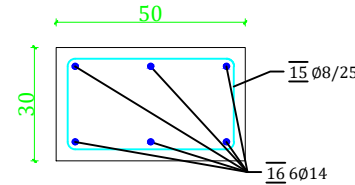
HS; 30/20 cm



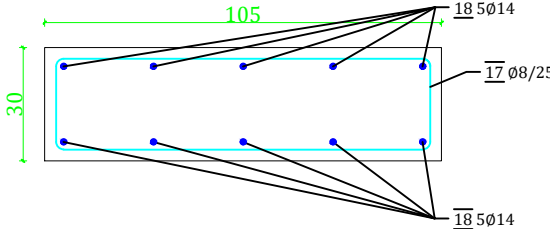
VS; 30/30 cm



VS1; 30/50 cm



VS2; 30/105 cm



	RAZINA RAZRADE:	STRUKOVNA ODREDNICA/PROJEKTIRANI DIO:	
	IZVEDBENI PROJEKT	GRAĐEVINSKI PROJEKT KONSTRUKCIJE	
GRAĐEVINA:		SAĐRŽAJ GRAFIČKOG PRILOGA:	
REKONSTRUKCIJA I DOGRADNJA OSNOVNE ŠKOLE JAGODNJAK		TEMELJI I GREDE - ISKAZ ARMATURE	
INVESTITOR: OŠ JAGODNJAK, OIB:75291303108, BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK		MJERILO: 1:100	
LOKACIJA: BORISA KIDRIČA 57A, 31324 JAGODNJAK, k.č.br. 453/2, k.o. JAGODNJAK		BROJ GRAFIČKOG PRILOGA: 9	
PROJEKTANT: MONIKA SUKAČIĆ, mag.ing.aedif. G6370		OZNAKA MAPE: MS-01-25-IZV	
VRATNIČKA ULICA 18, 31000 OSIJEK, OIB:40973242579		BROJ MAPE: MAPA 2	
DATUM: U Osijeku, srpanj 2025. godine		ZOP: TD 009-25	
		BROJ IZMJENE: -	

