

Poročilo: 635-KON-21

Datum: 23.09.2021

ELABORAT

MATERIALNO TEHNIČNEGA STANJA OBJEKTA IN ANALIZA POTRESNE ODPORNOSTI S SMERNICAMI ZA SANACIJO

OBJEKT: Stari farovž, Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki

NAROČNIK: Občina Kostanjevica na Krki, Ljubljanska cesta 7, 8311 Kostanjevica na Krki

NAROČILO: Naročilnica št. 2021/000062 z dne 22.06.2021 (nalog Igmata: 306/21)

Obdelal:

Nace Remic, univ.dipl.inž.grad.

Vodja oddelka za konstrukcije:

dr. Grega Trtnik, univ.dipl.inž.grad.

Direktor:

Janez Prosen, univ.dipl.inž.grad.

Kazalo vsebine

1	UVOD	5
1.1	Splošno	5
1.2	Faze izdelave projekta	6
1.3	Opis konstrukcijske zasnove objekta in drugi splošni podatki	6
1.4	Referenčna dokumentacija	13
1.5	Struktura elaborata	13
2	OPIS IZVEDENIH PREISKAV	14
2.1	Vizualni pregled objekta in izdelava katastra poškodb	14
2.1.1	Kataster poškodb s fotodokumentacijo	14
2.2	Izvedba sondaž posameznih konstrukcijskih sklopov	15
2.3	Izvedba porušne preiskave tlačne trdnosti in prostorninske mase opeke in malte	16
2.3.1	Porušna preiskava tlačne trdnosti sistema opeke in malte	16
2.3.2	Preiskave malte	16
2.4	Neporušna sklerometrična preiskava tlačne trdnosti in homogenosti betona, ugotovitev delaminacij z metodo potrkanja	16
2.5	Kontrola razporeda in debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo	17
3	DETAJNI VIZUALNI PREGLED KONSTRUKCIJE IN KATASTER POŠKODB	18
3.1	Zunanost	18
3.2	Notranost	20
4	OPIS IZVEDENIH PREISKAV	23
4.1	Rezultati sondažnih odprtín	23
4.1.1	Sondažne odprtine v zidovih	23
4.1.2	Sondažne odprtine v medetažnih konstrukcijah	30
4.1.3	Sondažne odprtine v temeljnih tleh	37
4.2	Rezultati porušne preiskave tlačne trdnosti in prostorninske mase opeke in malte	40
4.2.1	Rezultati preiskave tlačne trdnosti sistema opeke in malte	40
4.2.2	Rezultati preiskave malte	40
4.3	Neporušna sklerometrična preiskava tlačne trdnosti betona	40
4.4	Kontrola razporeda in debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo	42
5	POTRESNA ANALIZA	44

6	ZAKLJUČKI IN UGOTOVITVE.....	44
6.1	Zaključki preiskave materialno-tehničnega stanja objekta.....	44
6.2	Zaključki analize potresne odpornosti objekta s smernicami za sanacijo	46
	PRILOGA 1: FOTODOKUMENTACIJA (CD PLOŠČEK)	47
	PRILOGA 2: KATASTER POŠKODB	48
	PRILOGA 3: RISBE Z VRISANIMI LOKACIJAMI PREISKAV	49
	PRILOGA 4: POTRESNA ANALIZA S SMERNICAMI ZA SANACIJO	50

Kazalo slik

Slika 1-1	Lokacija obravnavanega objekta na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: http://rkg.gov.si/GERK)	5
Slika 1-2	Tloris pritličja trgovskega objekta na naslovu Cesta Prvih Borcev 35 v Brežicah (vir: Občina Kostanjevica na Krki).....	8
Slika 1-3	Tloris pritličja starega farovža na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: Občina Kostanjevica na Krki)	10
Slika 1-4	Tloris prvega nadstropja starega farovža na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: Občina Kostanjevica na Krki)	10
Slika 1-5	Pogled na vzhodno fasado objekta.	11
Slika 1-6	Pogled na severno fasado objekta iz ulice.	11
Slika 1-7	Pogled na severno fasado objekta iz dvorišča.	12
Slika 1-8	Pogled na južno fasado objekta (slike zgoraj prikazujejo zahodni del južne fasade in slike spodaj vzhodni del južne fasade).....	12
Slika 2-1	Obrazložitev rezultatov skeniranja armature.	17
Slika 3-1	Oznaka poškodbe št. 9: Močna razpoka v pritličnem delu južne fasade, d = 50 mm.	19
Slika 3-2	Oznaka poškodbe št. 9: Močna razpoka v pritličnem delu južne fasade, d = 50 mm.	19
Slika 3-3	Oznaka poškodbe št. 16 in 17: Preraščanje fasade z ovijalko preko pritlične in nadstropne etaže.	19
Slika 3-4	Oznaka poškodbe št. 25: Luščenje zidovine - opeke in malte.	19
Slika 3-5	Oznaka poškodbe št. 56: Odpadanje pozidave (opeke in ometa) strešnega napušča.	19
Slika 3-6	Oznaka poškodbe št. 82: Na objekt se je porušilo večje drevo.	19
Slika 3-7	Oznaka poškodbe št. 116: Diagonalna razpoka vidna v prostoru PRI_3.	21
Slika 3-8	Oznaka poškodbe št. 116: Diagonalna razpoka vidna v prostoru PRI_3.	21
Slika 3-9	Oznaka poškodbe št. 181: močno razpokan zid v prostoru PRI_17.	21

Slika 3-10 Oznaka poškodbe št. 208: Močno oluščten omet v oboku, razpoka v temenu oboka in premaknjene/povešene opeke v prostoru PRI_20.	21
Slika 3-11 Oznaka poškodbe št. 178: Porušen stropnik v prostoru PRI_17.	21
Slika 3-12 Oznaka poškodbe št. 210: Lesena konstrukcija močno napadena z lesnim črvom v prostoru PRI_21.	21
Slika 3-13 Oznaka poškodbe št. 278: Močno zamočen strop v prostoru NAD_33.	21
Slika 3-14 Oznaka poškodbe št. 324: Razpoka na stiku stene in stropa v prostoru NAD_39.	21
Slika 3-15 Oznaka poškodbe št. 367: Povešen in močno zamočen obokan strop v prostoru NAD_43. Omet stropa je že odpadel.	22
Slika 3-16 Oznaka poškodbe št. 377: Stena premaknjena iz svoje ravnine in razpoka na stiku stene in stropa v prostoru NAD_44.	22

Kazalo preglednic

Preglednica 4-1 Sondažne odprtine izvedene v zidovih in stebrih.	23
Preglednica 4-2 Sondažne odprtine izvedene v medetažnih konstrukcijah.	30
Preglednica 4-3 Sondažne odprtine izvedene v temeljnih tleh.	37
Preglednica 4-4 Rezultati porušne preiskave tlačne trdnosti sistema opeke in malte.	40
Preglednica 4-5 Rezultati neporušne sklerometrične preiskave tlačne trdnosti vgrajenega betona	41
Preglednica 4-6 Rezultati statistične analize tlačne trdnosti vgrajenega betona po posameznih konstrukcijskih elementih.	41
Preglednica 4-7 Lokacije in rezultati neporušne preiskave debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo in razporeda armature	42

1 UVOD

1.1 Splošno

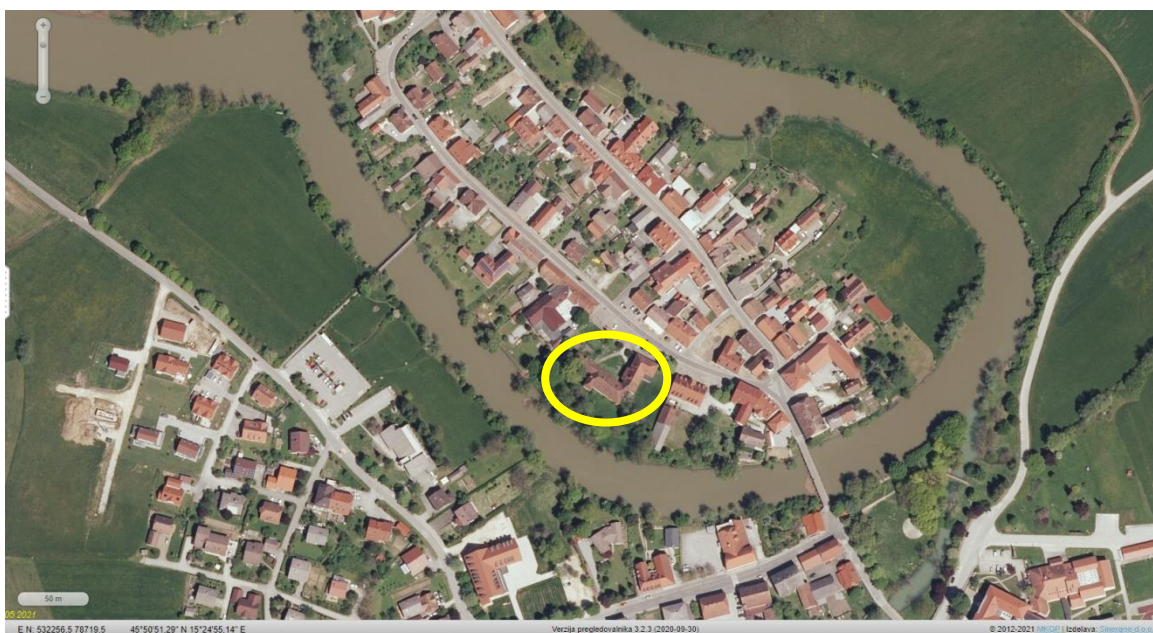
Skladno z naročilom s strani naročnika Občine Kostanjevica na Krki smo v juliju in avgustu 2021 na osnovi ponudbe št. 292-PON-21 in naročilnice št. 2021/000062 z dne 22.06.2021 pristopili k preiskavi materialno-tehničnega stanja, analizi potresne odpornosti in navedbi smernic za sanacijo večjega zidanega objekta "stari farovž" na naslovu Oražnova ulica 5 v Kostanjevici na Krki. Objekt je bil nazadnje v uporabi kot Stari farovž za potrebe cerkve, kot tak pa je zaščiten s strani Zavoda za varstvo kulturne dediščine Slovenije (v nadaljevanju ZVKDS). Prav tako je objekt (in pripadajoča parcela) s strani ZVKDS zaščiten v okviru mestnega jedra in v okviru arheološkega najdišča Kostanjevica na Krki.

Za dosego ciljev projekta smo le-tega smiselno razdelili v dve glavni fazi, in sicer:

FAZA 1: Detajlni pregled objekta, izvedba terenskih in laboratorijskih preiskav za ugotovitev dejanskega materialno tehničnega stanja objekta,

FAZA 2: Analiza potresne odpornosti s smernicami za potresno sanacijo, ki je prikazana v ločenem poročilu, izdelanim s strani podizvajalca Grad-Art, d.o.o., ki je podano kot priloga temu poročilu (priloga 4).

Lokacija objekta je prikazana na sliki 1-1. Za objekt je bila na voljo omejena tehnična dokumentacija, ki je bila predložena s strani naročnika. Izdelovalec dokumentacije ni naveden. Delno je bil opis objekta povzet tudi po podatkih, dostopnih v Registru kulturne dediščine.



Slika 1-1 Lokacija obravnavanega objekta na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: <http://rkg.gov.si/GERK>).

1.2 Faze izdelave projekta

Izvedba projekta je zajemala naslednje ključne faze:

- (1) natančna preučitev dosegljive projektne in tehnične dokumentacije o objektu ter študija zgodovine objekta od različnih faz gradnje do trenutnega stanja,
- (2) glavni pregled objekta, izvedba vseh terenskih preiskav, odvzem vzorcev za potrebe izvedbe laboratorijskih preiskav materialnega stanja ter vizualna ocena materialno tehničnega stanja konstrukcije z izdelavo katastra poškodb (30.07.2021, 05.08.2021),
- (3) izvedba laboratorijskih preiskav (avgust 2021),
- (4) priprava elaborata o detajlnem pregledu objekta (635-KON-21),
- (5) priprava vhodnih podatkov za izračun potresne odpornosti objekta,
- (6) izračun potresne odpornosti objekta,
- (7) navedba priporočenih smernic za sanacijo objekta,
- (8) priprava poročila o potresni odpornosti objekta

1.3 Opis konstrukcijske zasnove objekta in drugi splošni podatki

Opis konstrukcijske zasnove objekta je podan na podlagi izvedenega detajlnega pregleda ter razpoložljive dokumentacije. Dokumentacija je v celoti navedena v poglavju Referenčna dokumentacija. Podatki o objektu v tem poglavju so v določeni meri črpani tudi iz spletnega portala: Register kulturne dediščine RKD Ministrstva za kulturo RS.

»Objekt na naslovu Oražnova ulica 5 v Kostanjevici na Krki je bil tekom svoje zgodovine uporabljen v različne namene. Nazadnje je bil v uporabi kot farovž za potrebe cerkve, del objekta pa je bil preurejen v galerijo Božidarja Jakca.

Objekt ima v razgibano tlorisno obliko z osrednjim notranjim dvoriščem. Tlorisni gabariti celotnega objekta znašajo 54,94 x 41,42 m. V večjem delu objekta je etažnost: P + N1 z neizkoriščenim podstrešnim delom. Stavbna masa dvorca ima v grobem tlorisno obliko velike črke L, ki na severovzhodni strani oklepa vhodno grajsko dvorišče z dostopom iz Oražnove ulice oz. trga. Po celotnem tlorisu je nad kletnim pritličjem še nadstropje in neizkoriščeno podstrešje pod členjeno dvokapnico. V tej sestavljeni obliki (Stopar, 2000, str. 130) so zgodovinarji razbrali 4 razvojne faze:

1. faza: v zvezi s požarom leta 1570 se omenja t.i. "uradna hiša", ki je stala na mestu današnjega dvorca. B. Golec sklepa, da bi lahko to bila hiša ali vsaj njen del, ki jo je za lastno stanovanje kupil zastavni imetnik Hieronim Kirchpuher. Visoka kupnina, mestna lokacija in nova namembnost hiše kažejo na istovetnost z "uradno hišo", (Golec, 2003, str. 155), ki jo je pozneje, leta 1577, obnovil ali zgradil na novo Janez Baltazar pl. Wernegk. Ta objekt danes najverjetneje

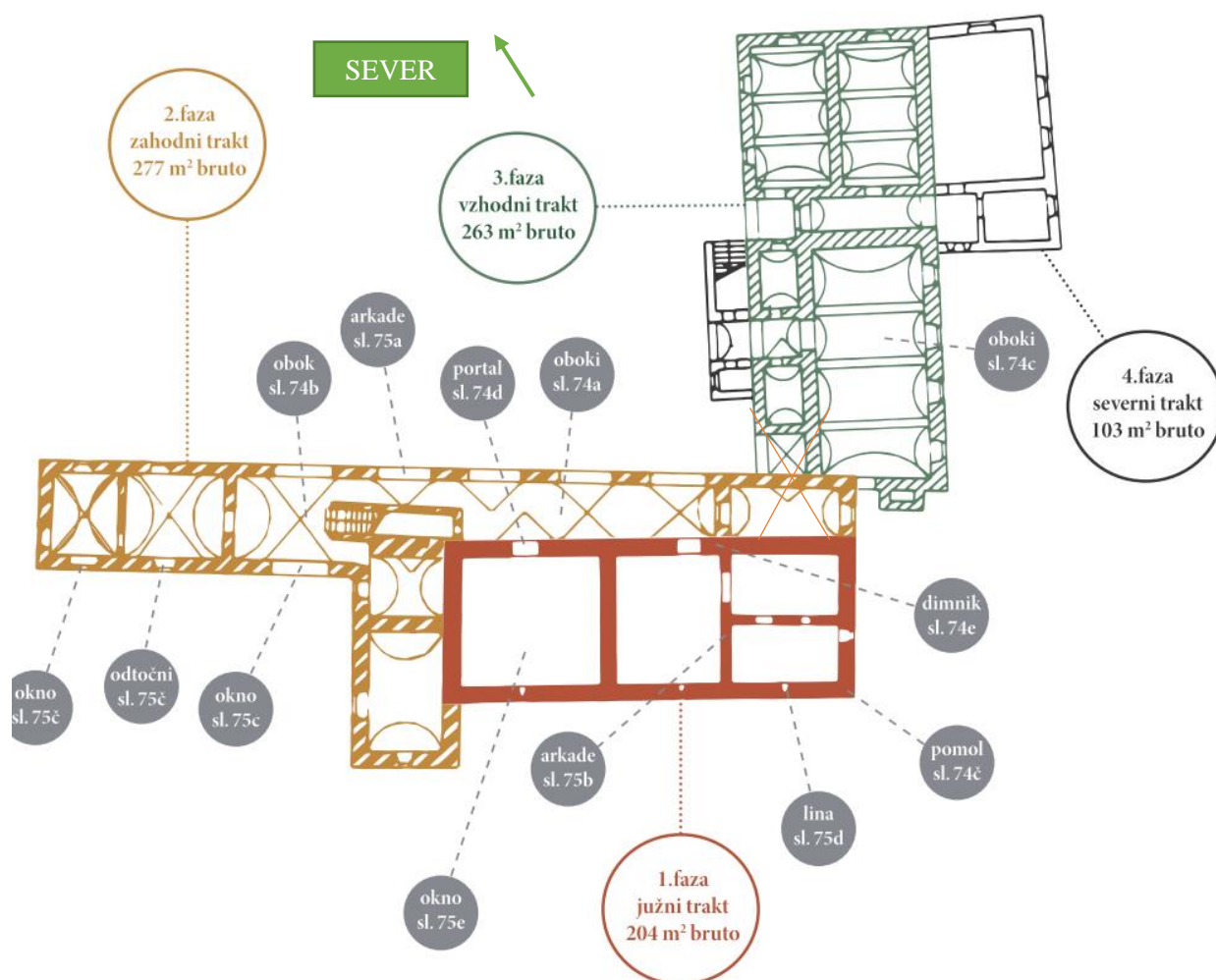
predstavlja južni trakt stavbe, katere pomol na južnem vogalu in oba portala v pritličju je mogoče uvrstiti v renesančni čas.

- 2. faza: leta 1617 je dvorec skupaj z mestom pogorel do tal. Najverjetneje je druga stavbna faza, kjer so prvotni stavbi dodali zahodni trakt z arkadami in stolpičem na jugozahodni fasadi, sledila popožarni obnovi istega leta. Leta 1663 je dvorec ponovno prizadel požar, nato je bil do leta 1667, ko je bil prodan samostanu, ponovno obnovljen, najverjetneje v enakem obsegu.*
- 3. faza: z nakupom dvorca leta 1667 je stavba prešla v naslednje obdobje. Novi lastniki, cistercijani, so mu med letoma 1689 in 1752, ..., dozidali vzhodni trakt pravokotno na objekt v smeri proti trgu.*
- 4. faza: za zadnjo stopnjo, prizidek ob trgu in stopnišče ob notranjem dvorišču, se predvideva, da se je izvedla v 19. stoletju. Prizidka sta leta 1931 zagotovo že stala (za kar je na voljo fotodokumentacija), najverjetneje pa sta bila zgrajena po letu 1877, saj v reambulančnem katastru iz tega leta še nista vrisana.*

V obstoječi dokumentaciji so povzete tudi sestave konstrukcijskih sklopov:

- Sestava zidov prve, druge in tretje faze: notranji apneni belež, fini apneni omet, grobi apneni omet, kamen v apneni malti, grobi apneni omet, fini apneni omet, zunanji belež.*
- Sestava zidov zadnje faze: notranji apneni belež, fini apneni omet, grobi apneni omet, opeka v apneni malti, grobi apneni omet, fini apneni omet, zunanji belež.*
- Sestava lesenega stropa: pohodne lesene deske, leseni morali, pesek kot polnilo, vzdolžni leseni plohi, prečni leseni trami, omet na trstiki (samo nadstropje).*
- Sestava obokanih stropov: notranji apneni belež, fini apneni omet, grobi apneni omet, opečni oboki, pesek, betonska plošča, zaključni sloj (sloji so predvidevani zaradi nezmožnosti vpogleda).*
- Za temelje se sklepa, da so večinoma kamniti, tla med njimi pa ilovnata in peščena na mestih tudi tlakovana z različnim kamnom. Ostrešje je narejeno iz smrekovine, nanj so položene prečne letve z zaključno opečno kritino - tradicionalnim bobrovcem.*
- Na objektu se kaže več poškodb, ki so posledica dotrajanosti konstrukcije, posedanja tal, zamakanja zaradi poplav in dežja, kapilarnega dviga vlage in drugih.«*

V nadaljevanju prikazujemo tloris pritličja s prikazom faznosti gradnje, tloris pritličja, tloris nadstropja in fasade obravnavanega objekta.



Slika 1-2 Tloris pritličja trgovskega objekta na naslovu Cesta Prvih Borcev 35 v Brežicah (vir: Občina Kostanjevica na Krki).

Podatki o objektu Kostanjevica na Krki - Župnišče Oražnov trg 5 iz Registra kulturne dediščine (vir: gisportal.gov.si):

EŠD: 9723

Sinonimi imena enote:

Zvrst: stavbe

Podzvrst: profane stavbe

Gesla: graščina, župnišče

Opis: Nekdanja graščina, župnišče, danes Lamutov likovni salon je najstarejša profana stavba. Srednjeveško poreklo izpričuje ogelni pomol z mestnim grbom. Srednjeveški trakt je vzporeden s strugo.

Datacija: druga polovica 15. stol.

Avtorji:

Opis lokacije: Oražnov trg 5. Stavba v obliki L sega vzdolž reke in proti trgu.

Področja: umetnostna zgodovina

Naselje: KOSTANJEVICA NA KRKI

Občina: KOSTANJEVICA NA KRKI

OE ZVKDS: ZVKD Novo mesto

Usmeritve: stavbe

Varstvo: spomenik

Opombe:

Vpisano v register: 10/13/1999 2:00 Dop.

Zadnja sprememba v registru: 6/1/2021 2:00 Dop.

Območje določeno po: po topografiji

Spomenik: spomenik lokalnega pomena

Predpis: Odlok o razglasitvi mesta Kostanjevice na Krki za kulturni in zgodovinski spomenik

Povezava do predpisa: Ur.l. RS, št. 69/97-3370

Vrsta razglasitve: stalna razglasitev do preklica

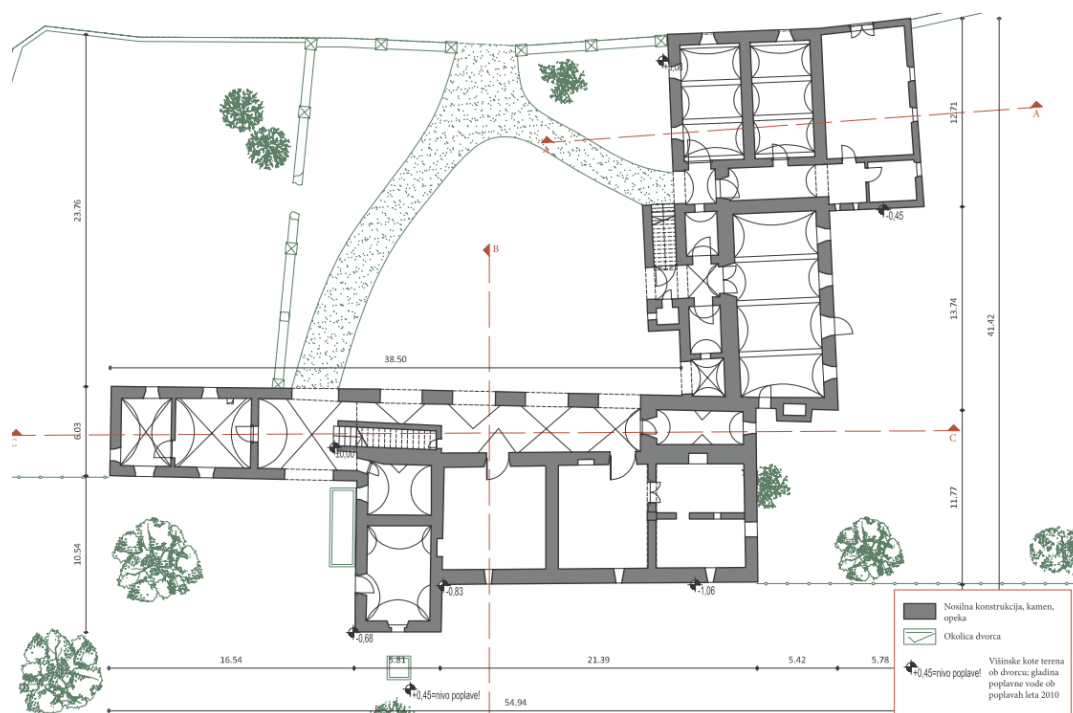
Datum razglasitve:

Opombe:

Stanje podatka: 20.8.2021

Površina: 1.004,89 m²

Predstavitveni podatki: dokumenti o enoti



Slika 1-3 Tloris pritličja starega farovža na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: Občina Kostanjevica na Krki).



Slika 1-4 Tloris prvega nadstropja starega farovža na naslovu Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki (vir: Občina Kostanjevica na Krki).



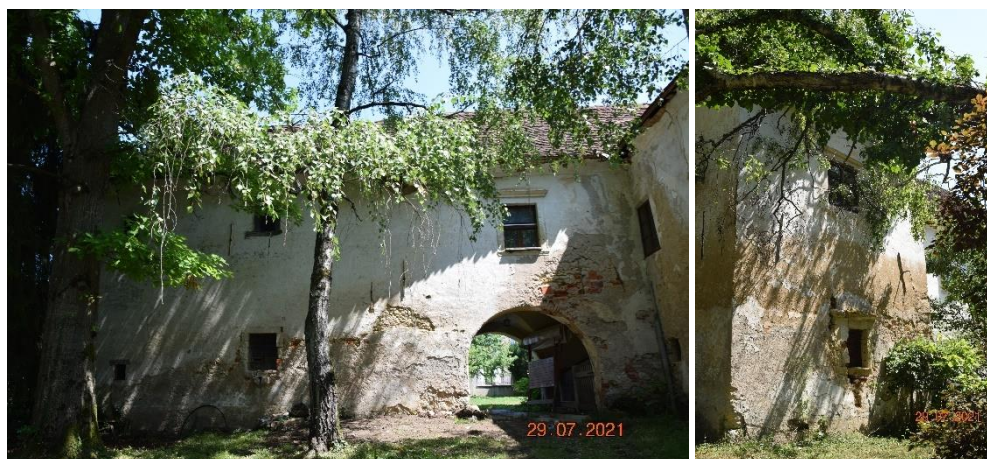
Slika 1-5 Pogled na vzhodno fasado objekta.



Slika 1-6 Pogled na severno fasado objekta iz ulice.



Slika 1-7 Pogled na severno fasado objekta iz dvorišča.



Slika 1-8 Pogled na južno fasado objekta (slike zgoraj prikazujejo zahodni del južne fasade in slike spodaj vzhodni del južne fasade).

1.4 Referenčna dokumentacija

Na podlagi dokumentacije predložene s strani naročnika smo ugotavljali sestave in dimenzije nekaterih konstrukcijskih sklopov. Poleg tega smo izvedbeno dokumentacijo uporabili kot podlogo za izris katastra poškodb in risb z vrisanimi lokacijami preiskav.

Merodajni dokumenti, uporabljeni pri izdelavi elaborata:

- Projekt ponovne uporabe dvorca z naslednjimi vsebinskimi poglavji:
 - 5.2 Dvorec in njegova zgodovina,
 - 5.3 Sestavljenost in faznost stavbne mase,
 - 5.4 Umetniško-zgodovinska presoja,
 - 5.5 Arhitektonska presoja,
 - 5.6 Risbe obstoječega stanja (PDF format).
- GZ – Gradbeni zakon (Uradni list RS, št. [61/17](#) in [72/17 – popr.](#)),
- ZVKD-1 – Zakon o varstvu kulturne dediščine (Uradni list RS, št. [16/08](#), [123/08](#), [8/11](#) – ORZVKD39, [90/12](#), [111/13](#), [32/16](#) in [21/18](#) – ZNOrg)

Poleg zgoraj omenjenih dokumentov je pri izvedbi sanacijskih del za ugotavljanje skladnosti konstrukcije potrebno upoštevati:

- SIST EN 1990, Evrokod - Osnove projektiranja,
- SIST EN 1991, Evrokod 1: Vplivi na konstrukcije (skupina standardov),
- SIST EN 1992, Evrokod 2: Projektiranje betonskih konstrukcij (skupina standardov),
- SIST EN 1993, Evrokod 3: Projektiranje jeklenih konstrukcij (skupina standardov),
- SIST EN 1996, Evrokod 6: Projektiranje zidanih konstrukcij (skupina standardov),
- SIST EN 1998, Evrokod 8 - Projektiranje potresnoodpornih konstrukcij (skupina standardov).

1.5 Struktura elaborata

Celoten elaborat je razdeljen na dva glavna dela, in sicer (1) poročilo o materialno-tehničnega stanju objekta ter (2) poročilo o potresni odpornosti objekta s smernicami za sanacijo – priloga 4.

Poročilo o materialno-tehničnem stanju je smiselno strukturirano v več poglavij. Prvo poglavje je splošno in podaja osnovne podatke, namen izdelave elaborata, faze izdelave elaborata, kratek povzetek ugotovljene konstrukcijske zasnove predmetnega objekta, uporabljeno referenčno dokumentacijo ter strukturo elaborata. V drugem poglavju opisujemo izvedene terenske in laboratorijske preiskave, tretje poglavje podaja ugotovitve detajlnega vizualnega pregleda konstrukcije s katastrom poškodb, v četrtem poglavju pa

so prikazani rezultati vseh izvedenih preiskav materialno tehničnega stanja konstrukcije. V petem poglavju podajamo zaključke ter ugotovitve. Poleg tega ima poročilo o materialno-tehničnem stanju še tri priloge in sicer:

- Prilogo 1: CD zgoščenko s fotodokumentacijo, zajeto na pregledu,
- Prilogo 2: Kataster poškodb z risbami,
- Prilogo 3: Risbe medetažnih konstrukcij z vrisanimi lokacijami preiskav.

Sestavni del poročila je Seizmična presoja zgradbe »Stari farovž« v Kostanjevici s smernicami za sanacijo, ki ga je izdelal podizvajalec podjetje »Grad-Art, d.o.o.». To poročilo se strukturirano na naslednji način:

- Seizmična presoja – predpostavke računa
- Potresna odpornost v obstoječem stanju
- Potresna odpornost po predlagani utrditvi
- Potresni račun za pritlično etažo - obstoječe
- Potresni račun za nadstropje - obstoječe
- Potresni račun za pritlično etažo - utrditev
- Potresni račun za nadstropje - utrditev

2 OPIS IZVEDENIH PREISKAV

2.1 Vizualni pregled objekta in izdelava katastra poškodb

Pred izvedbo preiskav smo opravili detajlni pregled objekta. Ob pregledu smo identificirali vse poškodbe konstrukcije in njenih delov, ki bi lahko kakorkoli vplivale na trajnost, stabilnost in/ali nosilnost objekta oziroma njegovih delov ter določili optimalna mesta izvedbe posameznih terenskih in laboratorijskih preiskav konstrukcije in vgrajenih materialov. Vizualni pregled smo izvedli sistematično po posameznih etažah vključno s pregledom ostrešja. Ob pregledu smo izdelali kataster poškodb s fotodokumentacijo, ki je priložena na CD zgoščenki (priloga 1).

2.1.1 Kataster poškodb s fotodokumentacijo

Kataster poškodb je sestavljen iz tabelaričnega in grafičnega dela. V tabelaričnem delu katastra poškodb (priloga 2) so vsebovani naslednji podatki o posamezni poškodbi: (1) oznaka poškodbe, (2) lega poškodbe, (3) vrsta poškodbe, (4) intenziteta poškodbe, (5) obseg poškodbe, (6) opis poškodbe in (7) fotografije poškodbe. Vsaka posamezna poškodba ima tako svojo zaporedno oznako s številko. Lega poškodbe je

definirana glede na etažo in prostor v katerem se le-ta pojavlja. Poimenovanje lokacije je izvedeno v obliki ABC_12 in ABC_ABC, pri čemer pri prvem zapisu tri črke označujejo etažo in številka zaporeden prostor v obravnavani etaži (prostorji so označeni na risbi katastra poškodb). Obravnavane so tri etaže, in sicer PRI (pritličje), NAD (nadstropje) in POD (podstrešje). Pri drugem tipu zapisa prve tri črke na enak način poimenujejo etažo, druge tri črke pa fasado, na kateri je prisotna poškodba. Slednje so lahko: JFA (južna fasada), SFA (severna fasada), VFA (vzhodna fasada) in ZFA (zahodna fasada). Opis posamezne poškodbe je ključna informacija, v kateri je poleg morebitne dimenzije lahko definirana tudi točnejša lokacija na konstrukcijskem elementu. Vsaka poškodba v preglednici katastra ima v stolpcu izpisane številke fotografij, ki prikazujejo posamezno poškodbo. Izpis fotografij je sestavljen iz štirih števil, ki se pojavljajo v zadnjem delu imena posamezne slike. Poleg tabelarnega dela je pomemben del katastra poškodb tudi grafični del (tlorisne risbe z vrisanimi poškodbami), ki sestoji iz prikaza lokacije poškodbe z označitvijo poteka oz. območja poškodbe in zaporedne številke poškodbe. Poleg označitve poškodbe so prikazane tudi pomembnejše smeri izdelave fotografij. Na grafičnem delu katastra so prikazane vse poškodbe nosilne konstrukcije.

Način vrednotenja poškodb v katastru je izveden v skladu s kategorizacijo posameznih poškodb glede na intenziteto in obseg poškodbe. Za definicijo poškodbe smo uporabili izraze, ki opišejo tip poškodbe glede na njeno prezentacijo v konstrukciji in v neposredni okolici konstrukcije. Intenziteta poškodbe je definirana glede na oceno poškodbe, ki temelji na vizualni oceni oziroma je določena na podlagi preiskave z ročnim orodjem, na primer pretrkavanjem s kladivom. Lestvica intenzitete ima 5 stopenj (1 do 5), s tem da je 1 najmanjša stopnja poškodbe, ki ne pomeni grožnje za konstrukcijo. Poškodba z intenziteto 5 pomeni močno poškodbo na elementu objekta, ki pomembno vpliva na trajnost, nosilnost in/ali stabilnost konstrukcijskega oziroma posameznega nekonstrukcijskega elementa. Obseg poškodb ima podobno kot intenziteta 5 stopenj, s katerimi opišemo velikostni razred posamezne poškodbe. Velikostni razred posamezne poškodbe je odvisen od tipa poškodbe in je lahko izražen v različnih enotah (m, m², ...).

2.2 Izvedba sondaž posameznih konstrukcijskih sklopov

Za potrebe določitve dejanskega stanja posameznih konstrukcijskih sklopov smo izvedli večje število sondaž posameznih konstrukcijskih sklopov in temeljev za ugotovitev vrste materialov, načina zidanja, določitve zasipnega materiala in določitev morebitne prisotnosti zaledne vode.

V grobem so bili izvedeni trije tipi sondažnih odprtini:

1. Sondažne odprtine, izvedene v vertikalnih konstrukcijskih elementih - stenah, stebrih,...
2. Sondažne odprtine, izvedene v medetažnih konstrukcijah - lesenih stropovih, obokanih stropovih, velbanih stropovih in talnih ploščah.

3. Sondažne odprtine, izvedene v temeljnih tleh ob obodnih stenah za določitev vrste in načina temeljenja.

Za izdelavo sondažnih odprtin, naštetih pod točkama 1 in 2 smo uporabili ročno orodje, s katerim smo povzročili najmanjše možne poškodbe konstrukcije objekta. Detajlnejši opis posameznih sondažnih preiskav je podan v nadaljevanju elaborata.

Sondažne odprtine v temeljna tla so bile izvedene s pomočjo bagra, ki ga je priskrbel naročnik. Z izkopom ob temelju smo izvedli najmanjšo možno odprtino. Po izvedbi sondaž temeljev smo konstrukcijo povrnilo v prvotno stanje.

2.3 Izvedba porušne preiskave tlačne trdnosti in prostorninske mase opeke in malte

2.3.1 Porušna preiskava tlačne trdnosti sistema opeke in malte

Preiskavo tlačne trdnosti opeke smo opravili na odvzetih kosih opeke, ki smo jih predhodno natančno pregledali v laboratoriju in nažagali na polovico. Posamezni polovici nažagane opeke smo med seboj zlepili (oziroma so bile opeke zlepljene s prvotno vgrajeno malto), spodnjo in zgornjo površino pa z ravnanjem pripravili na preiskavo tlačne trdnosti. Izmere ter določitev mase vzorcev smo opravili po veljavnih postopkih, navedenih v standardih SIST EN 772, ki se uporabljajo v ta namen.

Preiskave tlačne trdnosti smo izvedli z univerzalnim preizkuševalnim strojem Zwick Z400 skladno s standardom SIST EN 772-1.

2.3.2 Preiskave malte

Preiskave malte za zidanje zaradi njene relativno slabe kvalitete ni bilo mogoče izvesti skladno z določbami standarda, zato smo sestavo malte ocenili vizualno in z drobljenjem pod prsti glede na referenčno malto.

2.4 Neporušna sklerometrična preiskava tlačne trdnosti in homogenosti betona, ugotovitev delaminacij z metodo potrkanja

Na več mestih je bila (površinska) tlačna trdnost in homogenost vgrajenega betona ocenjena neporušno z metodo sklerometričnega indeksa po standardu SIST EN 12504-2. Omenjena preiskava je bila izvedena na reprezentativnih mestih s ciljem zajeti kar se da reprezentativno površino posameznega konstrukcijskega elementa.

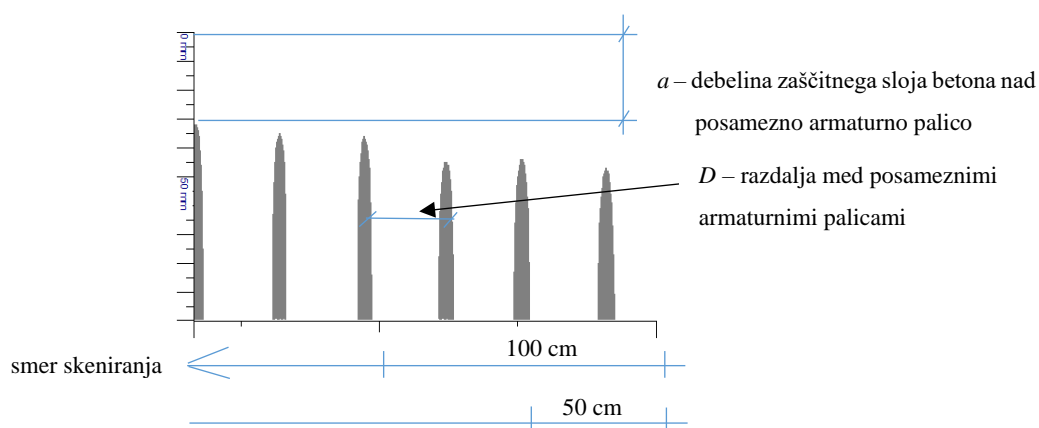
Pri tej metodi merimo odboj posebnega kladičca od betonske površine in na osnovi statistične analize dobljenih rezultatov odboja ter ustreznih korelacijskih krivulj ocenimo tlačno trdnost betona. Za izvedbo preiskave je bil uporabljen sklerometer Proceq SILVER SCHMIDT. Na vsakem mestu smo izvedli več serij udarcev. V vsaki seriji je deset udarcev. Rezultati so vrednoteni po posameznih mestih preiskave in nato združeni v oceno tlačne trdnosti vgrajenega betona posameznega konstrukcijskega elementa.

Lokacije izvedbe sklerometrične preiskave tlačne trdnosti vgrajenega betona so navedene v poglavju 4. Pri izbiri lokacij za izvedbo te preiskave smo posebno pozornost posvetili določitvi vpliva vizualno poškodovanih in intaktnih delov posameznega betonskega elementa na kvaliteto betona. Lokacije izvedenih preiskav so prikazane v prilogi 3.

2.5 Kontrola razporeda in debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo

Dejansko razporeditev vgrajene armature in njene globine smo določili z inštrumentom HILTI Ferroskan PS 250, pri čemer smo uporabili metodo hitrega skeniranja. Metoda hitrega skeniranja omogoča skeniranje armature do globine 10 cm, kar je tudi višina slike pri tem načinu skeniranja (slike v nadaljevanju). S tem postopkom določimo razpored armature in debelino zaščitnega sloja betona.

Debelina zaščitnega sloja betona nad armaturo oziroma globina armature je določena s statistično analizo vseh meritev na posameznem mestu, ki je rezultat algoritma iz pripadajočega računalniškega orodja. Kot rezultat te preiskave tako dobimo povprečno, minimalno in maksimalno vrednost ter standardni odklon debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo. Obrazložitev slik, pridobljenih z metodo hitrega skeniranja, prikazuje Slika 2-1. Na slikah vertikalna os predstavlja globino armature oziroma debelino zaščitnega sloja betona nad armaturo (skupna dolžina osi je 10 cm), horizontalna os pa dolžino skeniranja. Na horizontalni osi razdalja med dvema večjima razdelbama pomeni dolžino 100 cm, vmesne (manjše) razdelbe pa predstavljajo 50 cm razdaljo. Na posameznih karakterističnih mestih smo poleg neporušnega skeniranja armature in debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo izvedli tudi sondaže armature. Le-te so služile za umerjanje inštrumenta (skenerja) ter za dejansko ugotovitev vrste, velikosti in stopnje korozije armature.



Slika 2-1 Obrazložitev rezultatov skeniranja armature.

3 DETAJLNI VIZUALNI PREGLED KONSTRUKCIJE IN KATASTER POŠKODB

V celoti je bila pregledana zunanost in notranost objekta. Na zunanosti in notranosti se pojavlja večje število resnih konstrukcijskih poškodb. Vse poškodbe so v celoti izrisane v katastru poškodb (Priloga 2). Nekateri deli konstrukcije so močno poškodovani in se lahko porušijo (gre predvsem za poškodbe z intenziteto poškodbe 5). Ostrešje objekta zaradi močne splošne dotrajanosti lesene konstrukcije in netesne strehe ni bilo kartirano v katastru poškodb.

3.1 Zunanost

Na zunanosti objekta se pojavljajo različne poškodbe, ki so v večji meri posledica posedanja temeljnih tal, potresnih učinkov in nevzdrževanja objekta. Na zunanosti se pojavljajo predvsem sledeče vrste poškodb z različnimi intenzitetami (pojavlja se celoten spekter poškodb od najbolj blagih do najmočnejših poškodb):

- Pogoste razpoke različnih smeri in jakosti v zidovih (vertikalne, horizontalne, diagonalne, mrežaste). Na zunanosti objekta je prisotnih več razpok, katerih debelina presega $d = 10$ mm. Zidovje je na več mestih močno oslajljeno. Razpoke kažejo, da se posamezni zidovi med seboj ločujejo oziroma so neustrezno povezani.
- Na nekaterih mestih, kjer je obloga ometa popolnoma odpadla se že pojavlja luščenje nosilnega dela zidovine, to je kamnitega oz. opečnega zidu in njunih gradnikov (opečnih zidakov, kamna in malte). Globine luščenja so mestoma večjih dimenzij do globine 10,0 cm.
- Na več delih fasade je odpadel zidani del strešnega napušča. Gre za obsežne poškodbe (vsaj 15,0 dolžinskih metrov napušča), ki so iz vidika uporabnika nevarne. Obstaja možnost padca večjih količin opečne pozidave.
- Na nekaj mestih je fasada preraščena z ovijalko, ki se agresivno zasaja v konstrukcijske sklope in povzroča dodatno razpadanje posameznih delov objekta.
- Na enem mestu se je na objekt porušilo večje drevo.
- Odpadanje ometa v različnih globinah. Na več mestih je omet popolnoma odpadel.
- Kapilarni dvig je prisoten v večjem delu spodnjih con zidovja. V povprečju se pojavlja do višine cca 0,7 m.

V nadaljevanju prikazujemo pomembnejše in tipične poškodbe, ki so bile evidentirane na zunanosti objekta. Poleg vsake slike je podana tudi oznaka poškodbe iz katastra poškodb. Na katastru poškodb so prikazane vse evidentirane poškodbe, prav tako so v prilogi 1: Fotodokumentacija; prikazane vse fotografije zajetih poškodb.



Slika 3-1 Oznaka poškodbe št. 9: Močna razpoka v pritličnem delu južne fasade, $d = 50$ mm.



Slika 3-2 Oznaka poškodbe št. 9: Močna razpoka v pritličnem delu južne fasade, $d = 50$ mm.



Slika 3-3 Oznaka poškodbe št. 16 in 17: Preraščanje fasade z ovijalko preko pritlične in nadstropne etaže.



Slika 3-4 Oznaka poškodbe št. 25: Luščenje zidovine - opeke in malte.



Slika 3-5 Oznaka poškodbe št. 56: Odpadanje pozidave (opeke in ometa) strešnega napušča.



Slika 3-6 Oznaka poškodbe št. 82: Na objekt se je porušilo večje drevo.

3.2 Notranjost

V notranjosti objekta se podobno kot na zunanosti pojavljajo različne poškodbe, ki so v večji meri posledica nehomogene gradnje, neenakomernega posedanja temeljnih tal, potresnih učinkov, zamakanja preko netesnega ostrešja in neustreznega vzdrževanja objekta. V notranjosti se pojavljajo predvsem sledeče vrste poškodb z različnimi intenzitetami (pojavlja se celoten spekter poškodb od najbolj blagih do najmočnejših poškodb):

- V vseh etažah so na različnih mestih v zidovju prisotne razpoke različnih debelin, kar je tudi najbolj pogost tip poškodbe. Prisotnih je več razpok debeline od 10 do 50 mm. Kot najpogostejši vzrok razpok ocenjujemo neenakomerno posedanje objekta, pojav manjših potresov v relativno dolgi zgodovini objekta ter okoljske vplive.
- Prisotne so tudi razpoke, ki so vidne na ometih stropov/obokov/velbov.
- Na stropovih objekta je prisotno propadanje lesenih delov konstrukcije. Vgrajeni les je na izpostavljenih/vlažnih mestih močno okužen z lesno gobo. Na več mestih je bila opažena prisotnost lesnega črva. Nekateri deli lesene konstrukcije stropov so že porušeni. Na lesenih delih konstrukcije so mestoma vidni močni povesi, ki mejijo na porušitev.
- V nadstropnih prostorih se pojavljajo mesta zamakanja v zidovih in stropovih, kar je posledica predvsem zamakanja iz netesnega ostrešja oz. netesnih odvodov meteorne vode iz ostrešja.
- Mestoma so vidni premiki v velbanih/obokanih stropovih.

Močno je dotrajano tudi leseno ostrešje in kritina sama, kar pa ni predmet katastra poškodb (streho je namreč potrebno v celoti zamenjati).

V nadaljevanju prikazujemo pomembnejše in tipične poškodbe, ki so bile evidentirane v notranjosti objekta. Poleg vsake slike je podana tudi oznaka poškodbe iz katastra poškodb. Na katastru poškodb so prikazane vse evidentirane poškodbe, prav tako so v prilogi 1: Fotodokumentacija; prikazane vse fotografije zajetih poškodb.



Slika 3-7 Oznaka poškodbe št. 116: Diagonalna razpoka vidna v prostoru PRI_3.



Slika 3-8 Oznaka poškodbe št. 116: Diagonalna razpoka vidna v prostoru PRI_3.



Slika 3-9 Oznaka poškodbe št. 181: močno razpokan zid v prostoru PRI_17.



Slika 3-10 Oznaka poškodbe št. 208: Močno olušččen omet v oboku, razpoka v temenu oboka in premaknjene/povešene opeke v prostoru PRI_20.



Slika 3-11 Oznaka poškodbe št. 178: Porušen stropnik v prostoru PRI_17.



Slika 3-12 Oznaka poškodbe št. 210: Lesena konstrukcija močno napadena z lesnim črvom v prostoru PRI_21.



Slika 3-13 Oznaka poškodbe št. 278: Močno zamočen strop v prostoru NAD_33.



Slika 3-14 Oznaka poškodbe št. 324: Razpoka na stiku stene in stropa v prostoru NAD_39.





Slika 3-15 Oznaka poškodbe št. 367: Povešen in močno zamočen obokan strop v prostoru NAD_43. Omet stropa je že odpadel.



Slika 3-16 Oznaka poškodbe št. 377: Stena premaknjena iz svoje ravnine in razpoka na stiku stene in stropa v prostoru NAD_44.

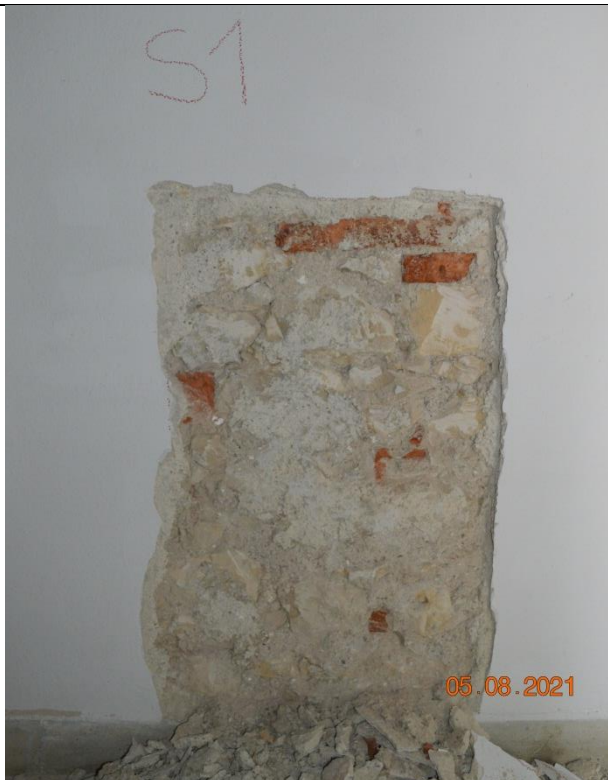

4 OPIS IZVEDENIH PREISKAV



4.1 Rezultati sondažnih odprtín


4.1.1 Sondažne odprtine v zidovih



V nadaljevanju elaborata so v preglednici 4-1 prikazani rezultati sondažnih odprtín, ki so bile izvedene v zidovju objekta. V preglednici so prikazane oznake sondažnih odprtín (S1, S2, S3, ...) in polje, v katerem so podani rezultati izvedene sondažne odprtine. Rezultati so podani opisno in slikovno. Opis sondažne odprtine je sestavljen iz opisa lokacije izvedene preiskave, tipa gradnje, vgrajenih materialov, dimenzij vgrajenih osnovnih gradnikov in kjer so bile izvedene preiskave materiala tudi iz rezultatov materialnih preiskav. Vse lokacije preiskav so prikazane tudi na risbah v prilogi 3.



Preglednica 4-1 Sondažne odprtine izvedene v zidovih in stebrih.




Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine	
S1	<u>Sondažna odprtina zidu v nadstropni etaži v prostoru NAD 28:</u> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa v sondažni odprtini je vgrajen kamnit zid s posameznimi opekami normalnega formata vlaga v zidu ni bila prisotna 	
		Rezultati preiskav: <ul style="list-style-type: none"> Ocenjena tlačna trdnost malte zaša 1 MPa 



Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
S2	<p>Sondažna odprtina v zidu v nadstropni etaži v prostoru NAD 30:</p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa zid je zgrajen iz opeke normalnega formata: $L \times \check{S} \times V = 28 \times 14 \times 7$ cm, zidano v cik-cak vzorcu s preklopom vлага v zidu ni bila prisotna. za preiskavo tlačne trdnosti zidovine je bil odvzet vzorec S2
	<div data-bbox="352 752 1038 1335">  </div> <div data-bbox="352 1346 1038 2033">  </div> <div data-bbox="1054 752 1471 2042"> <p>Rezultati preiskav:</p> <ul style="list-style-type: none"> Tlačna trdnost sistema iz opeke in malte na vzorcu S2 znaša 2,55 MPa Ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa </div>

Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
S3	<p><u>Sondažna odprtina zidu v prostoru PRI 10 v pritlični etaži:</u></p> <ul style="list-style-type: none"> • sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa • v sondažni odprtini je vgrajen kamnit zid z posameznimi opekami normalnega formata • vlaga v zidu ni bila prisotna • ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa
	

Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine	
S4	<p>Sondažna odprtina zidu v prostoru PRI 20 v pritlični etaži:</p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa v sondažni odprtini je vgrajen kamnit zid/slop med oboki z posameznimi vključki opeke normalnega formata vlaga v zidu ni bila prisotna ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa 	
		<p>Rezultati materialnih preiskav:</p>
		<p>Ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa</p>

Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
S5	<p>Sondažna odprtina zidu na pritličnem delu južne fasade PRI JFA:</p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa zid je zgrajen iz opeke starega avstrijskega formata: $L \times \check{S} \times V = 28 \times 14 \times 7 \text{ cm}$, zidano v cik-cak vzorcu s preklopom za preiskavo tlačne trdnosti zidovine je bil odvzet vzorec S5 vлага v zidu ni bila prisotna
	<div data-bbox="343 752 981 1209">  </div> <div data-bbox="981 752 1471 1209"> <p>Rezultati materialnih preiskav:</p> <ul style="list-style-type: none"> Tlačna trdnost dobljena na vzorcu S5 iz opeke in malte znaša 5,09 MPa Ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa </div>
	


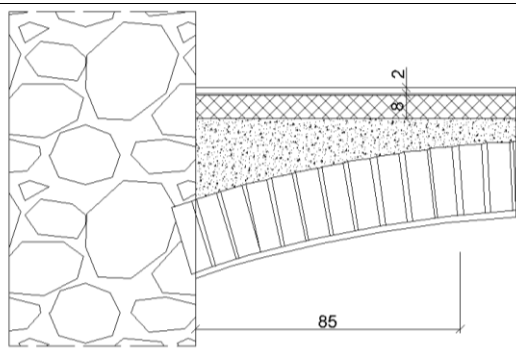
Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
S6	<p><u>Sondažna odprtina zidu v prostoru NAD 42 v 1. nadstropju:</u></p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa zid je kamnit z različnimi dimenzijami kamnov v enem delu sondažne odprtine je bil zid izdelan iz naključno oblikovane in pozicionirane polne opeke ocenjena tlačna trdnost malte znaša 1 MPa
	
	
	


Oznaka sondažne odprtine	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
S7	<p><u>Sondažna odprtina zidu v prostoru NAD 42 v 1. nadstropju:</u></p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa zid je zgrajen iz diagonalno orientiranih letev, vertikalno orientiranih desk in kamnitega polnila (kamni $D_{\max} = 7 \text{ cm}$).
	
S8	<p><u>Sondažna odprtina zidu v prostoru NAD 41 v 1. nadstropju:</u></p> <ul style="list-style-type: none"> sondažna odprtina je bila izvedena z odstranitvijo ometa zid je zgrajen iz diagonalno orientiranih letev, horizontalno orientiranih desk in kamnitega polnila (kamni $D_{\max} = 7 \text{ cm}$).
	


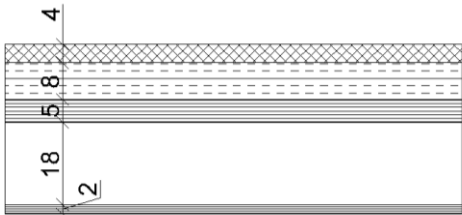
4.1.2 Sondažne odprtine v medetažnih konstrukcijah


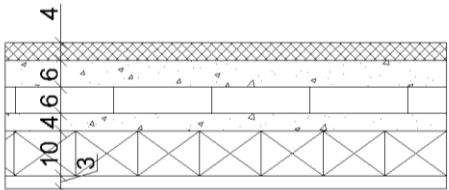
V nadaljevanju elaborata so v preglednici (Preglednica 4–2) prikazani rezultati sondažnih odprtin, ki so bile izvedene v medetažnih konstrukcijah na objektu. V preglednici so prikazane oznake sondažnih odprtin (SM1, SM2, SM3, ...) in polje, v katerem so podani rezultati izvedene sondažne odprtine. Rezultati so podani opisno in slikovno. Opis sondažne odprtine medetažne konstrukcije je sestavljen iz opisa lokacije izvedene preiskave, tipa gradnje, vgrajenih materialov, dimenzij vgrajenih osnovnih gradnikov in kjer so bile izvedene preiskave materiala tudi iz rezultatov materialnih preiskav. Vse lokacije preiskav so prikazane tudi na risbah lokacij preiskav v prilogi 3. Kjer navajamo debeline konstrukcijskih slojev, so le te našteje po vrsti od zgornjega do spodnjega sloja.


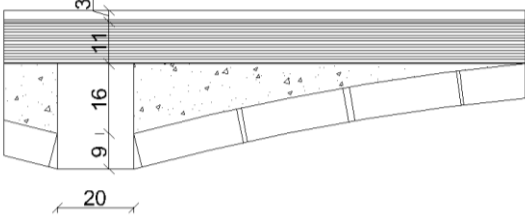

Preglednica 4–2 Sondažne odprtine izvedene v medetažnih konstrukcijah.


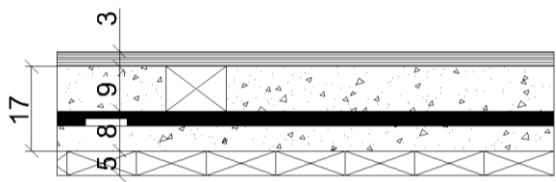
Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM1	<p><u>Sondažna odprtina v obokan strop nad pritličjem:</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani in sicer v prostoru NAD_51 v 1. nadstropju. Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem konstrukcije in s prevrtavanjem s svedrom na razdalji cca. 85 cm od stene med prostoroma NAD_30 in NAD_51. Spodaj so izrisani evidentirani sloji.</p>   <p>deske, 2 cm estrih, 7-8 cm nasutje, 3-4 cm na izmerjenem mestu, 85 cm od stene opeka oboka, cca. 28 cm apneni omet, 2 cm</p>


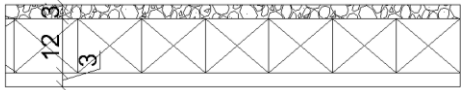
Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM2	<p><u>Sondažna odprtina v ploščo nad 1. nadstropjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani in sicer nad prostorom NAD_28.</p> <p>V sondažni odprtini smo evidentirali samo dva sloja in sicer:</p> <ul style="list-style-type: none"> • AB plošča, debeline d = 16-17 cm, • deske, d = 2,0 cm. 

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM3	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad 1. nadstropjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem slojev in s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani in sicer nad prostorom NAD_30.</p> <p>V sondažni odprtini so bili evidentirani sloji, ki so izrisani spodaj.</p>
	
	<div style="display: flex; align-items: flex-start;">  <div style="margin-left: 20px;"> <p>armiran cementni estrih, d = 3-4 cm</p> <p>PVC folija</p> <p>mineralna volna, d = 7-8 cm</p> <p>PVC folija</p> <p>vlaknaste lesene plošče MDF, d = 5 cm</p> <p>zračna plast, d = 18 cm</p> <p>deske, d = 2 cm</p> </div> </div>

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM4	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad 1. nadstropjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem slojev in s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani in sicer nad prostorom NAD_34.</p> <p>V sondažni odprtini so bili evidentirani sloji, ki so izrisani spodaj.</p>
	
	<div data-bbox="373 1384 823 1572">  </div> <div data-bbox="858 1411 1441 1666"> <p>armiran cementni estrih, z vgrajeno mrežo R157, d = 4-5 cm nasutje, d = 6 cm polni opečni zidaki, d = 6 cm nasutje, d = 4 cm leseni nosilci, d = 10 cm apneni omet, d = 3 cm</p> </div>

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM5	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad pritličjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem slojev in s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani v prostoru NAD_39 in sicer nad prostorom PRI_15.</p> <p>V sondažni odprtini so bili evidentirani sloji, ki so izrisani spodaj.</p>   <p>deske, 3 cm leseni nosilci, b/h = 12/11 cm, e = 90 cm nasutje, do 16 cm na najdebelejšem mestu opeka oboka, cca. 28 cm apneni omet, 2 cm</p>
SM6	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad pritličjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena z odpiranjem armiranobetonskega nosilca, ki je izrisan v sondažni odprtini SM5. Sondažna odprtina je bila izvedena iz spodnje strani v prostoru PRI_15.</p> <p>V sondažni odprtini smo evinentirali vzdolžno armaturo na spodnji strani nosilca: GA 2xΦ6mm in GA 2xΦ12 mm</p> 


Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM7	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad pritličjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem slojev in s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani v prostoru NAD_41 in sicer nad prostorom PRI_18.</p> <p>V sondažni odprtini so bili evidentirani sloji, ki so izrisani spodaj.</p>
	
	 <p>deske, $d = 3 \text{ cm}$ leseni nosilec, $b/h = 12/9 \text{ cm}$ jeklena vez, $Fl = 29 \text{ mm}$ nasutje, skupaj, $d = 17 \text{ cm}$ leseni plohi, $d = 4\text{-}5 \text{ cm}$</p>



Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografija sondažne odprtine
SM8	<p><u>Sondažna odprtina v konstrukcijo nad nadstropjem</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena s postopnim odpiranjem slojev in s prevrtavanjem s svedrom. Sondažna odprtina je bila izvedena iz zgornje strani v prostoru POD_STA in sicer nad prostorom NAD_41.</p> <p>V sondažni odprtini so bili evidentirani sloji, ki so izrisani spodaj.</p>
	
	<div data-bbox="379 1391 841 1480">  </div> <div data-bbox="882 1386 1409 1498"> <p>nasutje in kosi polne opeke, d = 3 cm leseni nosilci, b/h = 18-25/11-14 cm apneni omet in trstika, d = 3 cm</p> </div>



4.1.3 Sondažne odprtine v temeljnih tleh

V nadaljevanju elaborata so v preglednici 4-3 prikazani rezultati sondažnih odprtin, ki so bile izvedene v temeljnih tleh. V preglednici so prikazane oznake sondažnih odprtin (T1, T2 in T3) in polje, v katerem so podani rezultati izvedene sondažne odprtine. Rezultati so podani opisno in slikovno. Opis sondažne odprtine je sestavljen iz lokacije izvedene preiskave, vgrajenih materialov, dimenzij vgrajenih osnovnih gradnikov in kjer so bile izvedene preiskave materiala tudi iz rezultatov materialnih preiskav. Vse lokacije preiskav so prikazane tudi na risbi: Lokacije preiskav – tloris pritličja v prilogi 3. Kot višinska kota $\pm 0,00$ m je privzeta kota terena.

Preglednica 4-3 Sondažne odprtine izvedene v temeljnih tleh.

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografije sondažnih odprtin
T1	<p><u>Sondažna odprtina v temeljna tla je bila izvedena ob steni zahodne fasade</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena z izkopom do globine cca. 175 cm.</p> <p>Od globine $\pm 0,00$ m do globine -1,60m so pod nosilno steno vgrajene večje skale oz. je stena poglobljena do globine -1,60 m.</p> <p>Do globine cca. -1,40 m se kot temeljna tla pojavlja naknadno nasut material (grušč, polne opeke). Globlje od kote -1,40 m je prisotna prvotna zemljina, ki je sestavljena iz humozno ogranskih sedimentov ter glin in meljev.</p>  <p>29.07.2021</p>

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografije sondažnih odprtin
T2	<p><u>Sondažna odprtina v temeljna tla je bila izvedena ob steni/slopu oboka severne fasade</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena z izkopom do globine cca. 145 cm.</p> <p>Od globine $\pm 0,00$ m do globine -1,20 m so pod nosilno steno vgrajene večje skale oz. je stena poglobljena do globine -1,20 m.</p> <p>Do globine cca. -0,60 m se kot temeljna tla pojavlja naknadno nasut material (grušč). Globlje od kote -0,60 m je prisotna prvotna zemljina, ki je sestavljena iz humozno ogranskih sedimentov ter glin in meljev.</p>  

Sondažna odprtina	Opis, lokacija in fotografije sondažnih odprtin
T3	<p><u>Sondažna odprtina v temeljna tla je bila izvedena ob steni južne fasade</u></p> <p>Sondažna odprtina je bila izvedena z izkopom do globine cca. 175 cm.</p> <p>Od globine $\pm 0,00$ m do globine -1,35 m so pod nosilno steno vgrajene večje skale oz. je stena poglobljena do globine -1,35 m.</p> <p>Do globine cca. -0,20 m se kot temeljna tla pojavlja naknadno nasut material (grušč). Globlje od kote -0,20 m je prisotna prvotna zemljina, ki je sestavljena iz humozno ogranskih sedimentov ter glin in meljev.</p>  

4.2 Rezultati porušne preiskave tlačne trdnosti in prostorninske mase opeke in malte

4.2.1 Rezultati preiskave tlačne trdnosti sistema opeke in malte

V preglednici (Preglednica 4–4) so prikazani rezultati porušne preiskave tlačne trdnosti opeke (zidu) v sistemu z obstoječo malto. V sondažnih odprtinah S2 in S5 sta bila odvzeta vzorca zidovine. Iz obeh vzorcev sta bila pripravljena po dva preizkušanca. Rezultati in slike vzorcev so sicer že prikazani v poglavju 4.1.1 Sondažne odprtine v zidovih .

Kot je razvidno iz preglednice sta rezultata tlačnih trdnosti opeke in malte dokaj nehomogena, kar je posledica različnega stanja opeke na posamezni lokaciji. Tlačne trdnosti znašajo od 2,55 MPa do 5,09 MPa.



Preglednica 4–4 Rezultati porušne preiskave tlačne trdnosti sistema opeke in malte

Vzorec	F_{max} [N]	σ_M [MPa]	dL at F_{max} [mm]	a_0 [mm]	b_0 [mm]	L_0 [mm]
S2	28700	2,55	4,0	125	90	165
S5	55900	5,09	4,0	100	110	155

4.2.2 Rezultati preiskave malte

Preiskave malte za zidanje zaradi njene relativno slabe kvalitete ni bilo mogoče izvesti skladno z določbami standarda, zato smo sestavo malte ocenili vizualno in z drobljenjem pod prsti. Tlačno trdnost malte ocenjujemo na 1 MPa.

4.3 Neporušna sklerometrična preiskava tlačne trdnosti betona

Preglednica 4-5 prikazuje opise lokacij in rezultate neporušne sklerometrične preiskave tlačne trdnosti vgrajenega betona na vseh lokacijah, Preglednica 4-6 pa statistično analizo rezultatov za posamezne konstrukcijske elemente.

Na detajlnem pregledu je bilo evidentiranih manjše število betonskih in armiranobetonskih konstrukcijskih elementov. Neporušne preiskave tlačne trdnosti betona so bile izvedene le na armiranobetonski rami stopnišča (nad prostorom PRI_8) iz pritlične etaže v nadstropno in na armiranobetonskih nosilcih v obokanem stropu nad pritličjem nam prostoroma PRI_15 in PRI_16.

- V povprečju tlačne trdnosti betona na vseh preiskanih mestih znašajo 32,4 MPa z minimalno in maksimalno vrednostjo 18,5 MPa oziroma 42,5 MPa.

Preglednica 4-5 Rezultati neporušne sklerometrične preiskave tlačne trdnosti vgrajenega betona

Oznaka Preiskave	Lokacija preiskave	Tlačna trdnost (MPa)
SKL1	PRI_8, spodnja stran stopniščne rame	42,0
SKL2	PRI_8, spodnja stran stopniščne rame	18,5
SKL3	PRI_8, spodnja stran stopniščne rame	30,5
SKL4	PRI_15, spodnja stran nosilca	42,5
SKL5	PRI_15, spodnja stran nosilca	35,0
SKL6	PRI_15, spodnja stran nosilca	26,0

Preglednica 4-6 Rezultati statistične analize tlačne trdnosti vgrajenega betona po posameznih konstrukcijskih elementih

Parameter	TT _{povprečna} [MPa]
Povprečna vrednost tlačne trdnosti na spodnji strani stopniščne rame nad prostorom PRI_8	30,3
Povprečna vrednost tlačne trdnosti na spodnji strani AB nosilca nad prostorom PRI_15	34,5
Povprečje vseh meritev	32,4

4.4 Kontrola razporeda in debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo

Preglednica 4-7 prikazuje lokacije in rezultate neporušne preiskave debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo in razporeda armature na posameznih preiskanih mestih. Pomen oznak v preglednici je sledeč:

a_{\max} – maksimalna debelina zaščitnega sloja betona nad armaturo na posameznem mestu

a_{\min} – minimalna debelina zaščitnega sloja betona nad armaturo na posameznem mestu

a_{povp} – povprečna debelina zaščitnega sloja betona nad armaturo na posameznem mestu

a_{stdev} – standardni odklon debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo na posameznem mestu

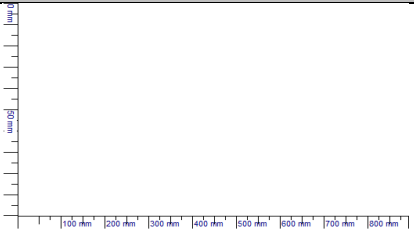
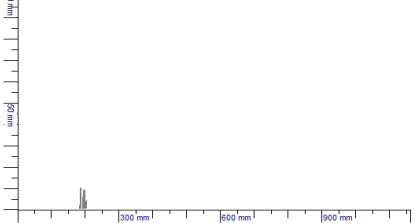
L – ocenjen razmik med palicami na posameznem mestu [cm]

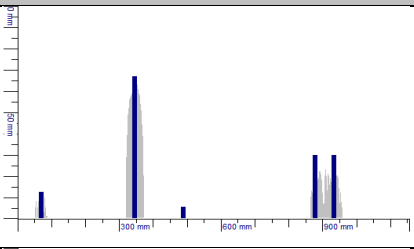
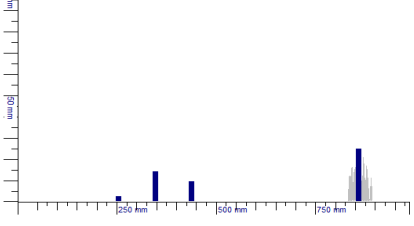
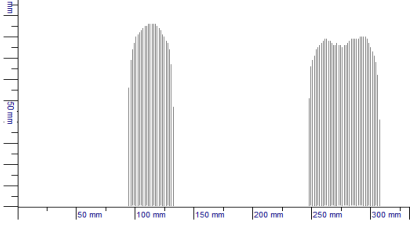
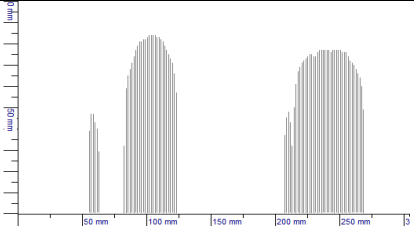
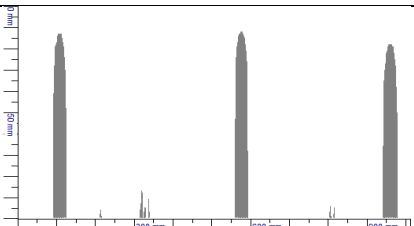
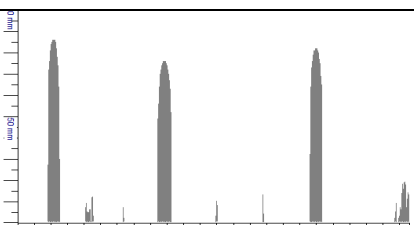
D – dolžina skeniranja na posameznem mestu [cm]

Z neporušno preiskavo razporeda in globine vgrajene armature je bilo ugotovljeno sledeče:

- V stopnišni rami iz pritličja v nadstropje so nad prostorom PRI_8 vgrajene armiranobetonске stopnice. V stopnišni rami ni vgrajene prečne armature (skena SK1 in SK2), vgrajena pa je dokaj stihijsko razporejena armatura v vzdolžni smeri spodaj (glej skena SK3 in SK4).
- Na armiranobetonских nosilcih v stropu nad pritličnim prostorom PRI_15 je vgrajena vzdolžna armatura (glej rezultate skenov SK5 in SK6 ter sondažne odprtine SM6): GA 2xΦ6mm in GA 2xΦ12 mm. V nosilcu je vgrajena tudi stremenska armatura, in sicer z razmaki $L = 350\text{--}475$ mm.

Preglednica 4-7 Lokacije in rezultati neporušne preiskave debeline zaščitnega sloja betona nad armaturo in razporeda armature

Oznaka Preiskave	Lokacija in vrsta armature	Posnetek armature	Rezultati preiskave [mm]
SK1	Stopnišna rama nad prostorom PRI_8, prečna armatura spodaj		D = 892 Do globine $a = 100$ mm armatura ni bila vgrajena.
SK2	Stopnišna rama nad prostorom PRI_8, prečna armatura spodaj		D = 1161 Do globine $a = 100$ mm armatura ni bila vgrajena.

Oznaka Preiskave	Lokacija in vrsta armature	Posnetek armature	Rezultati preiskave [mm]
SK3	Stopniščna rama nad prostorom PRI_8, vzdolžna armatura spodaj		$a_{\max} = 95$ $a_{\min} = 33$ $a_{\text{povp}} = 71$ $a_{\text{stdev}} = 24$ $L = /$ $D = 1155$
SK4	Stopniščna rama nad prostorom PRI_8, vzdolžna armatura spodaj		$a_{\max} = 98$ $a_{\min} = 75$ $a_{\text{povp}} = 87$ $a_{\text{stdev}} = 10$ $L = /$ $D = 985$
SK5	Nosilec nad prostorom PRI_15, vzdolžna armatura spodaj		$a_{\max} = 20$ $a_{\min} = 14$ $a_{\text{povp}} = 17$ $a_{\text{stdev}} = 4$ $L = 4 \text{ kom}$ $D = 333$
SK6	Nosilec nad prostorom PRI_15, vzdolžna armatura spodaj		$a_{\max} = 53$ $a_{\min} = 16$ $a_{\text{povp}} = 30$ $a_{\text{stdev}} = 20$ $L = 4 \text{ kom}$ $D = 304$
SK7	Nosilec nad prostorom PRI_15, strižna armatura spodaj		$a_{\max} = 96$ $a_{\min} = 12$ $a_{\text{povp}} = 63$ $a_{\text{stdev}} = 41$ $L = 400-475$ $D = 1011$
SK8	Nosilec nad prostorom PRI_15, strižna armatura spodaj		$a_{\max} = 93$ $a_{\min} = 14$ $a_{\text{povp}} = 65$ $a_{\text{stdev}} = 35$ $L = 350-450$ $D = 1179$

5 POTRESNA ANALIZA

Izračun potresne odpornosti objekta in ugotovitve izvedene računske analize so podane v prilogi tega poročila. V tem poglavju povzemamo bistvene ugotovitve analize potresne odpornosti objekta.

Rezultati potresne analize so povzeti po prilogi 4 in spo prikazani v nadaljevanju:

»Na osnovi rezultatov analize potresne odpornosti poslopja v obstoječem stanju ugotavljamo, da potresna odpornost zgradbe ne ustreza danih kriterijem, zato bodo potrebni sanacijski in ojačitveni ukrepi, ki so navedeni v nadaljevanju:

- *vgradnja togih konstrukcij v ravnini stropov (zamenjava lesenih stropov z AB ploščami ali izvedba t.i. sovprežnih lesenih stropov ter armirani estrihi na obokih), ki bodo zagotavljale enakomerno in sočasno deformiranje zidov pri horizontalni obtežbi,*
- *utrjevanje kamnitih zidov s sistematičnim injektiranjem, podbetoniranje temeljnih zidov ter obbetoniranje zidov za zagotovitev ustrezne povezanosti na nivoju terena z AB gredami v kampadah po cca 2,5 m dolžine,*
- *utrjevanje obstoječih opečnih zidov z izvedbo obojestranskih armiranih ometov v debelini 2 x 4,0 cm in armiranjem z armaturno mrežo Q189 ter ustreznim prečnim povezovanjem AB oblog in sidranjem v stropne konstrukcije,*
- *povezovanje nosilnega zidovja s sistemom jeklenih vezi v višini medetažnih konstrukcij,*
- *izvedba sidranja in povezovanja opečnih zidov s stropnimi konstrukcijami v prečni smeri glede na nosilne zidove,*
- *zamenjava dotrajanega ostrešja in sidranje le-tega v masivni del stavbe.«*

6 ZAKLJUČKI IN UGOTOVITVE

Skladno z naročilom s strani naročnika Občine Kostanjevica na Krki smo v juliju in avgustu 2021 na osnovi ponudbe št. 292-PON-21 in naročilnice št. 2021/000062 z dne 22.06.2021 izvedli detajlni pregled objekta na naslovu Oražmova ulica 5 v Kostanjevica na Krki s terenskimi in laboratorijskimi preiskavami, potrebnimi za analizo materialno-tehničnega stanja objekta ter analizo potresne odpornosti objekta. Gre za objekt, ki je bil nazadnje v uporabi kot Stari farovž za potrebe cerkve in je kot tak zaščiten s strani ZVKDS. V nadaljevanju podajamo bistvene zaključke in ugotovitve:

6.1 Zaključki preiskave materialno-tehničnega stanja objekta

V sklopu pregleda objekta smo evidentirali več poškodb objekta. Glavne ugotovitve in pomanjkljivosti ugotovljene na zunanosti objekta so navedene spodaj:

- pogoste razpoke različnih smeri in jakosti v zidovih,
- na nekaterih mestih se pojavlja luščenje nosilnega dela zidovine, to je kamnitega oz. opečnega zidu in njunih gradnikov,
- na več delih fasade je odpadel zidani del strešnega napušča, še vedno pa obstaja možnost padca večjih količin opečne pozidave mimoidočim na glavo,
- na nekaj mestih je fasada prerastla z ovijalko,
- na enem mestu se je na objekt porušilo večje drevo.

Glavne pomanjkljivosti evidentirane v notranjosti objekta so naštet v nadaljevanju:

- V vseh etažah so na različnih mestih v zidovju prisotne pogoste razpoke različnih debelin. Prisotnih je več razpok z debelino 5 mm in več (vse do 50 mm).
- Prisotne so tudi razpoke, ki so vidne na ometih stropov/obokov/velbov.
- Na stropovih objekta je prisotno propadanje lesenih konstrukcij. Vgrajeni les je na izpostavljenih mestih okužen z lesno gobo. Na več mestih je bila opažena prisotnost lesnega črva. Nekateri deli lesene konstrukcije stropov so že porušeni. Na lesenih delih konstrukcije so mestoma vidni močni povesi, ki mejijo na porušitev.
- V nadstropnih prostorih se pojavljajo mesta zamakanja v zidovih in stropovih, kar je posledica predvsem zamakanja iz netesnega ostrešja oz. netesnih odvodov meteorne vode iz ostrešja.
- Mestoma so vidni premiki v velbanih/obokanih stropovih.

Na podlagi rezultatov terenskih in laboratorijskih preiskav, prikazanih v tem elaboratu podajamo naslednje pomembnejše zaključke in ugotovitve:

- Izvedenih je bilo 8 sondažnih odprtih v zidovih. Z njimi je bil določen tip gradnje, dimenzije gradnikov, prav tako pa so bili na nekaterih mestih odvzeti materiali za izvedbo porušnih preiskav. Na več mestih sondažnih odprtih so bile izvedene tudi različne neporušne preiskave vgrajenih materialov.
- Izvedenih je bilo 8 sondažnih odprtih v medetažnih konstrukcijah. Z njimi je bil določen tip gradnje, dimenzije slojev in stanje posameznih vgrajenih plasti.
- Izvedene se bile 3 sondažne odprtine temeljnih tal ob temelju oz. obodnem zidu. Z njimi je bil določen način temeljenja, globina temeljenja in zemljina temeljnih tal.
- Odvzeta sta bila dva vzorca opečne zidovine, iz katerih sta bila pripravljena 2 preizkušanca. Tlačne trdnosti znašajo od 2,55 MPa do 5,09 MPa.
- Tlačno trdnost malte ocenjujemo na 1 MPa.
- Neporušne preiskave tlačne trdnosti betona so bile izvedene na dveh delih konstrukcije in sicer na stopnišni rami nad prostorom PRI_8 in na stropnih nosilcih nad prostorom PRI_15. V povprečju

tlačne trdnosti betona na vseh preiskanih mestih znašajo 32,4 MPa z najnižjo in najvišjo dobljeno vrednostjo 18,5 MPa oz. 42,5 MPa.

- V stopniščni rami iz pritličja v nadstropje so nad prostorom PRI_8 vgrajene armiranobetonske stopnice. V stopniščni rami ni vgrajene spodnje prečne armature, vgrajena pa je dokaj stihjsko razporejena armatura v vzdolžni smeri spodaj. Na armiranobetonskih nosilcih v stropu nad pritličnim prostorom PRI_15 je vgrajena vzdolžna spodnja armatura GA 2xΦ6mm in GA 2xΦ12 mm. V nosilcu je vgrajena tudi stremenska armatura, in sicer z razmaki 350-475 mm.

6.2 Zaključki analize potresne odpornosti objekta s smernicami za sanacijo

Na podlagi rezultatov analize potresne odpornosti poslopja v obstoječem stanju prikazane v prilogi 4 ugotavljamo, da potresna odpornost zgradbe ne ustreza danih kriterijem. Potrebni so sanacijski in ojačitveni ukrepi, ki so navedeni v nadaljevanju:

- vgradnja togih konstrukcij v ravnini stropov,
- utrjevanje kamnitih zidov s sistematičnim injektiranjem,
- podbetoniranje temeljnih zidov ter obbetoniranje zidov na nivoju terena,
- utrjevanje obstoječih opečnih zidov z izvedbo obojestranskih armiranih,
- povezovanje nosilnega zidovja s sistemom jeklenih vezi v višini medetažnih konstrukcij,
- izvedba sidranja in povezovanja opečnih zidov s stropnimi konstrukcijami v prečni smeri glede na nosilne zidove,
- zamenjava dotrajanega ostrešja in sidranje le-tega v masivni del stavbe.«

Elaborat skupaj s prilogami vsebuje 146 strani.

Priloga 1: CD zgoščenka s fotodokumentacijo zajeto na pregledu,

Priloga 2: Kataster poškodb z risbami (9 strani),

Priloga 3: Risbe medetažnih konstrukcij z vrisanimi lokacijami preiskav (2 strani),

Priloga 4: Potresna analiza s smernicami za sanacijo (85 strani).

Preiskave izvedli:

Janez Trkov, Matej Francelj, Tilen Kavčič, Nace Remic

Izdelal: Nace Remic, univ.dipl.inž.grad.

PRILOGA 1: FOTODOKUMENTACIJA (CD PLOŠČEK)

PRILOGA 2: KATASTER POŠKODB

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
1	PRI_VFA	razpoka	3	5	tri vertikalne razpoke, ki se nadaljujejo tudi v nadstropje in napušč	4691, 4692
2	PRI_VFA	razpoka	2	3	vertikalna razpoka, ki se nadaljuje v nadstropje	4698
3	NAD_VFA	razpoka	3	2	vertikalna razpoka nad oknom	4695
4	NAD_VFA	odpadanje napušča	4	2	odpadanje ometa in opečnih zidakov iz napušča	4697
5	PRI_VFA	razpoka	4	2	vertikalna razpoka	4699
6	NAD_VFA	razpoka	4	2	vertikalna razpoka pod in nad oknom ter v napušču	4699
7	NAD_VFA	odpadanje napušča	3	2	odpadanje ometa napušča	4699
8	NAD_VFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka pod okensko polico	4699, 4706
9	PRI_JFA	razpoka	5	4	diagonalna razpoka, d = 5 mm	4701
10	PRI_JFA	luščenje	5	5	odpadanje ometa	4707
11	NAD_JFA	razpoka	4	4	več razpok okoli elipsaste odprtine	4708, 4709
12	PRI_JFA	luščenje	4	2	luščenje ometa v vogalu	4711
13	NAD_JFA	odpadanje napušča	3	4	odpadanje ometa napušča in poškodbe strešnikov	4713
14	PRI_VFA	luščenje	3	3	luščenje ometa in preraščanje fasade z ovjalko	4716
15	NAD_VFA	razpoka	3	3	vertikalni razpoki pod oknom	4717
16	PRI_VFA	vegetacija	2	4	preraščanje fasade z ovjalko v pritličju in nadstropju	4715
17	NAD_VFA	luščenje	2	4	preraščanje fasade z ovjalko v pritličju in nadstropju	4715
18	NAD_VFA	razpoka	3	3	več razpok okoli okna	4720-4721
19	NAD_VFA	odpadanje napušča	2	4	odpadanje ometa napušča	4720-4721
20	PRI_JFA	razpoka	2	4	mrežaste razpoke	4728-4729
21	PRI_JFA	luščenje	2	3	luščenje ometa	4728-4729
22	NAD_JFA	razpoka	2	4	mrežaste razpoke	4730-4732
23	NAD_JFA	luščenje	2	4	luščenje ometa	4730-4731
24	PRI_VFA	luščenje	4	2	luščenje ometa in opeke NF	4734-4735
25	PRI_VFA	luščenje	5	5	luščenje ometa in opeke NF	4736-4737, 4739-4740
26	NAD_VFA	razpoka	2	4	več razpok v napušču	4738
27	PRI_SFA	luščenje	2	3	luščenje ometa	4742
28	PRI_SFA	luščenje	2	3	luščenje ometa	4743
29	PRI_SFA	razpoka	2	2	mrežaste razpoke	4746
30	NAD_SFA	razpoka	2	4	vertikalne razpoke pod in nad oknom	4746-4747
31	PRI_SFA	razpoka	2	2	mrežaste in vertikalne razpoke nad oknom	4748-4749
32	NAD_SFA	razpoka	2	4	več mest kjer se pojavljajo mrežaste razpoke v napušču in razpoke ob oknih	4753, 4756-4766
33	PRI_ZFA	luščenje	2	3	luščenje ometa v spodnjem delu etaže	4771-4773
34	PRI_ZFA	razpoka	2	3	mrežaste razpoke levo od oboka	4774
35	NAD_ZFA	razpoka	2	2	mrežaste razpoke	4776
36	NAD_ZFA	razpoka	3	3	vertikalne razpoke pod oknom	4775
37	NAD_ZFA	odpadanje napušča	5	5	napušč je v večjem delu že odpadel	4777-4783
38	NAD_ZFA	razpoka	2	3	diagonalna razpoka	4783
39	NAD_SFA	razpoka	4	5	več diagonalnih razpok	4784-4789
40	NAD_SFA	odpadanje napušča	2	3	na nekaj mestih odpadel sicer razpokan napušč	4790
41	PRI_ZFA	razpoka	3	4	polkrožna razpoka nad obokom	4792-4795
42	PRI_ZFA	razpoka	3	3	horizontalna in diagonalna razpoka v vogalu	4797-4798
43	NAD_ZFA	razpoka	2	3	horizontalni razpoki v slopu	4799
44	NAD_ZFA	razpoka	3	3	več razpok v napušču	4800, 4803, 4807
45	NAD_ZFA	razpoka	2	2	razpoka v oboku	4803
46	NAD_ZFA	razpoka	2	2	razpoka v oboku	4805
47	PRI_JST	luščenje	3	5	luščenje ometa	4809-4811
48	PRI_JST	razpoka	2	3	razpoke različnih smeri	4809-4811
49	PRI_JST	luščenje	3	3	luščenje ometa	4809, 4812, 4813
50	PRI_JST	razpoka	2	2	diagonalne razpoke	4809, 4812, 4813
51	NAD_ZFA	odpadanje napušča	5	3	odpadanje ometa in opek napušča	4815
52	PRI_ZFA	razpoka	3	2	diagonalna razpoka nad obokom	4816-4817
53	PRI_SFA	razpoka	5	5	diagonalna razpoka nad obokom	4824
54	NAD_SFA	odpadanje napušča	3	4	odpadanje ometa napušča	4826
55	NAD_SFA	razpoka	3	4	več razpok okoli okna in v napušču	4827

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
56	NAD_SFA	odpadanje napušča	5	5	odpadanje napušča v večjem obsegu, cca. 10m vzdolž fasade, in razpoke v okolici napušča	4831, 4833, 4835, 4838, 4840, 4841, 4847, 4848, 4850-4852
57	PRI_SFA	razpoka	4	3	mrežaste razpoke nad obokom	4834
58	PRI_SFA	razpoka	3	3	diagonalna razpoka v slopu	4843
59	PRI_SFA	razpoka	2	3	diagonalna razpoka v steni ob oboku	4844
60	NAD_SFA	razpoka	3	4	razpoke različnih smeri	4845
61	PRI_SFA	razpoka	2	3	diagonalna razpoka	4846
62	PRI_SFA	luščenje	2	5	luščenje ometa v širšem območju fasade	4856
63	NAD_SFA	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	4858
64	PRI_SFA	razpoka	5	2	diagonalna razpoka	4859
65	PRI_ZFA	razpoka	3	5	vertikalne razpoke	4861-4863
66	NAD_ZFA	razpoka	3	4	vertikalna razpoka	4863-4864
67	NAD_ZFA	odpadanje napušča	3	4	odpadanje ometa napušča	4864
68	PRI_ZFA	razpoka	3	5	vertikalni razpoki v fasadi	4866-4867, 4869-4871
69	NAD_ZFA	razpoka	3	4	vertikalna razpoka v fasadi	4867-4868
70	PRI_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	4873-4878
71	PRI_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	4873, 4878
72	NAD_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	4873, 4879-4880
73	NAD_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	4873, 4880-4881
74	PRI_JFA	luščenje	5	5	luščenje ometa v pritličju in nadstropju	4882, 4885, 4890
75	NAD_JFA	razpoka	4	4	horizontalna razpoka pod napuščem	4884
76	NAD_JFA	odpadanje napušča	5	5	odpadanje ometov napušča	4884, 4887
77	PRI_ZFA	razpoka	3	5	mrežaste razpoke v celem odseku fasade v obeh etažah	4900-4910
78	PRI_ZFA	razpoka	3	5	vertikalna razpoka	4903, 4909
79	NAD_ZFA	razpoka	5	5	vertikalne razpoke	4904-4905
80	NAD_ZFA	razpoka	4	4	vertikalne razpoke okrog okenske odprtine	4906-4907
81	NAD_ZFA	odpadanje napušča	5	4	odpadanje ometa in opeke napušča	4904, 4905, 4910, 4912, 4913
82	NAD_JFA	vegetacija	5	5	na streho in fasado se je podrlo večje drevo	4916
83	PRI_JFA	luščenje	4	3	luščenje ometa in mrežaste razpoke v fasadi	4917-4919, 4923
84	PRI_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka nad okensko odprtino	4921
85	NAD_JFA	razpoka	3	2	vertikalna razpoka nad okensko odprtino	4922
86	PRI_VFA	luščenje	3	3	luščenje ometa in mrežaste razpoke v obeh etažah fasade	4926-4928
87	NAD_JFA	odpadanje napušča	5	5	odpadanje opeke in ometa napušča ter razpoke v napušču	4930-4934
88	NAD_JFA	razpoka	3	1	vertikalna razpoka nad okensko odprtino	4930
89	PRI_JFA	luščenje	3	5	luščenje ometa	4935-4938
90	NAD_JFA	razpoka	3	3	horizontalna odprtina nad okensko odprtino	4941
91	NAD_JFA	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	4944-4946
92	PRI_JFA	razpoka	3	4	vertikalna razpoka	4949
93	NAD_JFA	razpoka	4	1	vertikalna razpoka	4953
94	PRI_1	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	4955
95	PRI_1 PRI_2	razpoka	3	2	horizontalna razpoka v prekladi	4956, 4989
96	PRI_1 PRI_2	razpoka	4	1	horizontalna razpoka v prekladi	4958
97	PRI_1	razpoka	3	2	razpoka po spodnji stranici oboka	4960-4962, 4977-4978
98	PRI_1	razpoka	5	3	razpoke pod in nad okensko odprtino	4963-4965
99	PRI_1	razpoka	3	3	razpoke v stropu	4966-4968
100	PRI_1	razpoka	3	1	diagonalna razpoka pod okensko odprtino	4969
101	PRI_1	razpoka	2	1	razpoke v prekladi	4970
102	PRI_1	razpoka	3	2	razpoka v stropu in vogalu sten	4971
103	PRI_1	razpoka	4	2	razpoki v oboku in stropu	4975
104	PRI_1	razpoka	2	1	prečna razpoka v oboku	4981
105	PRI_1	razpoka	2	2	razpoke okrog okenske odprtine	4982-4983
106	PRI_1	razpoka	2	1	prečna razpoka v oboku	4984
107	PRI_1	razpoka	5	2	vertikalna in diagonalna razpoka	4986-4987
108	PRI_2	razpoka	3	2	mrežasta razpoka	4990
109	PRI_2	razpoka	2	2	horizontalna razpoka nad odprtino	4991

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
110	PRI_2	razpoka	2	2	mrežasta razpoka pod okensko odprtino	4992
111	PRI_2	razpoka	3	2	horizontalna razpoka nad obokom in vertikalna razpoka v steni	4994-4995
112	PRI_2	razpoka	3	2	horizontalna razpoka nad obokom in vertikalna razpoka v steni	4994-4995
113	PRI_3	razpoka	3	2	razpoka v odprtini za vrata in v stropu	4998-4999
114	PRI_3	razpoka	2	2	razpoka v stropu	5000
115	PRI_3	luščenje	2	4	luščenje ometa v spodnjem delu sten	5001-5002, 5017-5019
116	PRI_3 PRI_4	razpoka	5	5	razpoka na stiku oboka in kasnejše pozidave	5003-5007, 5031-5032
117	PRI_3	razpoka	4	4	vertikalne razpoke se nadaljujejo v stropu	5008-5013
118	PRI_3	razpoka	5	3	diagonalna razpoka preko celotnega zidu, debeline d = 20 mm	5014-5016
119	PRI_4	razpoka	3	1	prečna razpoka v oboku	5022
120	PRI_4	razpoka	4	2	diagonalna razpoka, najverjetneje na stiku oboka in kasneje pozidane stene spodaj	5024
121	PRI_4	razpoka	3	1	diagonalna razpoka	5025
122	PRI_4	razpoka	2	2	razpoka na spodnji strani vzdolž oboka	5026
123	PRI_4	razpoka	2	2	diagonalna razpoka	5027
124	PRI_4	razpoka	2	2	diagonalna razpoka	5028
125	PRI_4	razpoka	3	1	diagonalna razpoka	5030
126	PRI_4	razpoka	4	2	razpoke v stropu	5037
127	PRI_4	razpoka	5	3	vertikalna razpoka pod in nad okensko odprtino	5041-5042
128	PRI_4	razpoka	5	2	diagonalna razpoka	5045-5046
129	PRI_4	razpoka	3	1	vertikalna razpoka v vogalu	5047
130	PRI_5	razpoka	5	3	razpoka na stiku stropa in stene	5050-5051, 5053
131	PRI_5	razpoka	2	2	diagonalna razpoka	5052
132	PRI_5	razpoka	3	5	več razpok različnih smeri v stropu	5054-5056, 5058-5061
133	PRI_5	razpoka	5	5	razpoka v stropu na stiku s steno	5062-5067
134	PRI_5	razpoka	4	2	diagonalna razpoka nad odprtino vrat	5066
135	PRI_5	razpoka	5	5	diagonalni razpoki v steni	5076-5078
136	PRI_6	razpoka	2	3	diagonalne razpoke	5082
137	PRI_6	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	5084
138	PRI_6	luščenje	3	4	luščenje ometa v vseh stenah	5084
139	PRI_6	razpoka	3	5	več razpok v stropu	5087-5090, 5094
140	PRI_9	razpoka	4	2	razpoka na stiku oboka in velba	5100-5101
141	PRI_9	razpoka	4	1	diagonalna razpoka	5102
142	PRI_9	razpoka	2	2	vertikalna razpoka v vogalu	5106
143	PRI_9	razpoka	3	5	več razpok v obokanem stropu	5107-5111
144	PRI_9	razpoka	3	2	mrežasta razpoka v velbu	5112
145	PRI_9	razpoka	5	2	vertikalna razpoka	5114
146	PRI_11	razpoka	3	1	prečna razpoka v oboku	5120
147	PRI_11	razpoka	5	5	razpoka na stiku velba in stene	5121-5123
148	PRI_11	razpoka	2	2	diagonalna razpoka v steni	5126
149	PRI_11	razpoka	5	4	razpoka na stiku velba in stene	5128-5129
150	PRI_11	razpoka	5	4	razpoka na stiku velba in stene	5132-5133
151	PRI_11	razpoka	5	2	razpoke preko oboka in v velbu	5135-5136
152	PRI_11	razpoka	5	4	razpoka na stiku velba in stene	5137
153	PRI_11	razpoka	3	2	diagonalna razpoka v steni	5145
154	PRI_11	razpoka	5	4	razpoka na stiku velba in stene	5147-5149
155	PRI_11	razpoka	5	3	razpoka na stiku velba in stene	5151-5152
156	PRI_12	razpoka	3	5	vzdolžne razpoke pretežno v temenu velba	5155-5160
157	PRI_12	razpoka	4	2	diagonalna razpoka nad odprtino vrat	5162
158	PRI_12	razpoka	3	2	prečna razpoka v prekladi	5164
159	PRI_13	razpoka	3	5	razpoke v velbanem stropu	5165-5172
160	PRI_13	razpoka	3	3	razpoke v stenah in luščenje ometa	5173-5175
161	PRI_14	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	5177
162	PRI_14	razpoka	4	2	vertikalna razpoka	5178
163	PRI_14	razpoka	3	2	prečna razpoka v velbanem stropu	5182
164	PRI_14	razpoka	5	5	več vzdolžnih razpok v velbanem stropu	5180-5181, 5183-5184, 5186-5190
165	PRI_14	razpoka	5	2	razpoka na stiku velba in stene	5185
166	PRI_15	razpoka	3	2	diagonalna razpoka	5193
167	PRI_15	razpoka	2	2	vertikalni razpoki nad odprtino vrat	5195
168	PRI_15	razpoka	3	3	vetikalna razpoka v vogalu	5196
169	PRI_15	razpoka	5	4	vertikalni razpoki	5197-5198
170	PRI_15	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	5200
171	PRI_15	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	5199

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
172	PRI_16	razpoka	5	3	vertikalne razpoke nad okensko odprtino	5211, 5215-5217
173	PRI_16	razpoka	5	3	vertikalna razpoka v vogalu	5218-5219
174	PRI_16	razpoka	5	3	vertikalna razpoka v vogalu	5221-5222
175	PRI_16	razpoka	4	2	diagonalna razpoka	5221-5222
176	PRI_16	razpoka	3	3	razpoka na stiku oboka in novejšje pozidave pod obokom	5222
177	PRI_16	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	5223-5224
178	PRI_17	les	5	5	porušeni leseni stropniki in porušen nosilec	5226-5227, 5235-5237
179	PRI_17 PRI_20	razpoka	4	2	več razpok nad obokano odprtino vrat	5228-5229, 5299
180	PRI_17	razpoka	4	5	več razpok v celotni steni, nad vratno odprtino pod lesenim nosilcem,...	5232-5234, 5238-5239
181	PRI_17 PRI_18	razpoka	5	5	več vertikalnih razpok debeline do 4 cm v celotni steni	5241-5243, 5262-5266
182	PRI_18	razpoka	5	3	vertikalna razpoka	5250-5252
183	PRI_18	les	4	4	močno povešen strop	5249, 5259-5261
184	PRI_18	les	5	5	strižna porušitev lesenih nosilcev nad podporo	5254-5258
185	PRI_18	les	5	5	močne poškodbe lesa stropa z lesnim črvom	5269-5270
186	PRI_18	razpoka	5	3	razpoke mrežastega vzorca nad obokom v utoru zidu	5271
187	PRI_19	razpoka	3	3	vertikalna razpoka v vogalu	5278, 5288
188	PRI_19	razpoka	4	3	razpoka vzdolž cevi odvodnjavanja	5280-5283
189	PRI_19	luščenje	2	2	luščenje ometa v stropu	5279
190	PRI_19	razpoka	5	2	vertikalna razpoka nad okensko odprtino	5284
191	PRI_20	razpoka	4	1	vertikalna razpoka nad vratno odprtino	5292
192	PRI_20	razpoka	2	2	razpoka v velbanem stropu	5295, 5302, 5305
193	PRI_20	razpoka	3	2	razpoke v velbanem stropu	5301
194	PRI_20	razpoka	3	5	razpoke v velbanem stropu	5303
195	PRI_20	razpoka	3	3	horizontalna razpoka v steni	5306
196	PRI_20	razpoka	5	5	razpoke v velbanem stropu	5308-5309, 5311-5312, 5314-5319
197	PRI_20	razpoka	3	2	razpoke nad vratno odprtino	5310
198	PRI_20	razpoka	3	3	mrežaste razpoke	5313, 5314
199	PRI_20	razpoka	3	3	razpoka ob obokanem nosilcu nosilcu	5321
200	PRI_20	razpoka	4	2	razpoka v velbanem stropu ni steni	5323
201	PRI_20	razpoka	5	2	razpoka v zidu stopnišča	5326
202	PRI_20	luščenje	2	2	luščenje ometa in izpadanje kamnitih gradnikov	5329
203	PRI_20	luščenje	5	2	luščenje ometa in izpadanje kamnitih gradnikov	5328
204	PRI_20	razpoka	3	2	razpoka v velbanem stropu	5332-5333
205	PRI_20	luščenje	5	3	luščenje ometa in izpadanje kamnitih gradnikov	5334
206	PRI_20	razpoka	5	5	razpoke v steni, ki se nadaljujejo v velban strop	5336-5337, 53541
207	PRI_20	luščenje	3	4	luščenje ometa v stenah in obokih	5339-5345, 5348
208	PRI_20	razpoka	5	3	razpoka na stiku opek oboka in izpadanje opeke iz oboka	5342-5344
209	PRI_20	razpoka	3	2	razpoke nad vratno odprtino	5346-5347
210	PRI_21	les	4	5	dotrajan, navlažen les z lesno gobo in lesnim črvom	5354-5355
211	PRI_21	luščenje	4	5	luščenje ometa v celotnem prostoru	5356-5357, 5362-5366
212	PRI_21	razpoka	3	5	mrežaste razpoke v stropnem velbu	5359
213	PRI_21	razpoka	3	2	diagonalna razpoka v steni	5360
214	PRI_22	razpoka	3	3	vertikalne razpoke v steni	5368-5370
215	PRI_22	razpoka	5	3	vertikalne razpoke v oboku nad okensko odprtino	5371, 5374-5375
216	PRI_22	les	5	4	dotrajan, navlažen les z lesno gobo in lesnim črvom	5372
217	PRI_22	razpoka	4	5	razpoke v stropu	5373
218	PRI_22	razpoka	5	4	razpoke med obokom in steno	5377-5379, 5382-
219	PRI_22	razpoka	5	2	razpoke v temenu oboka	5380
220	PRI_22	razpoka	5	1	vertikalna razpoka na začetnem delu oboka	5381
221	PRI_22	razpoka	5	5	razpoke med obokom in steno	5381-5382
222	PRI_22	razpoka	4	3	razpoka v oboku	5386, 5389
223	PRI_22	razpoka	4	3	diagonalna razpoka v steni	5388
224	PRI_23	razpoka	5	1	razpoka nad vratno odprtino	5391, 5401, 5402

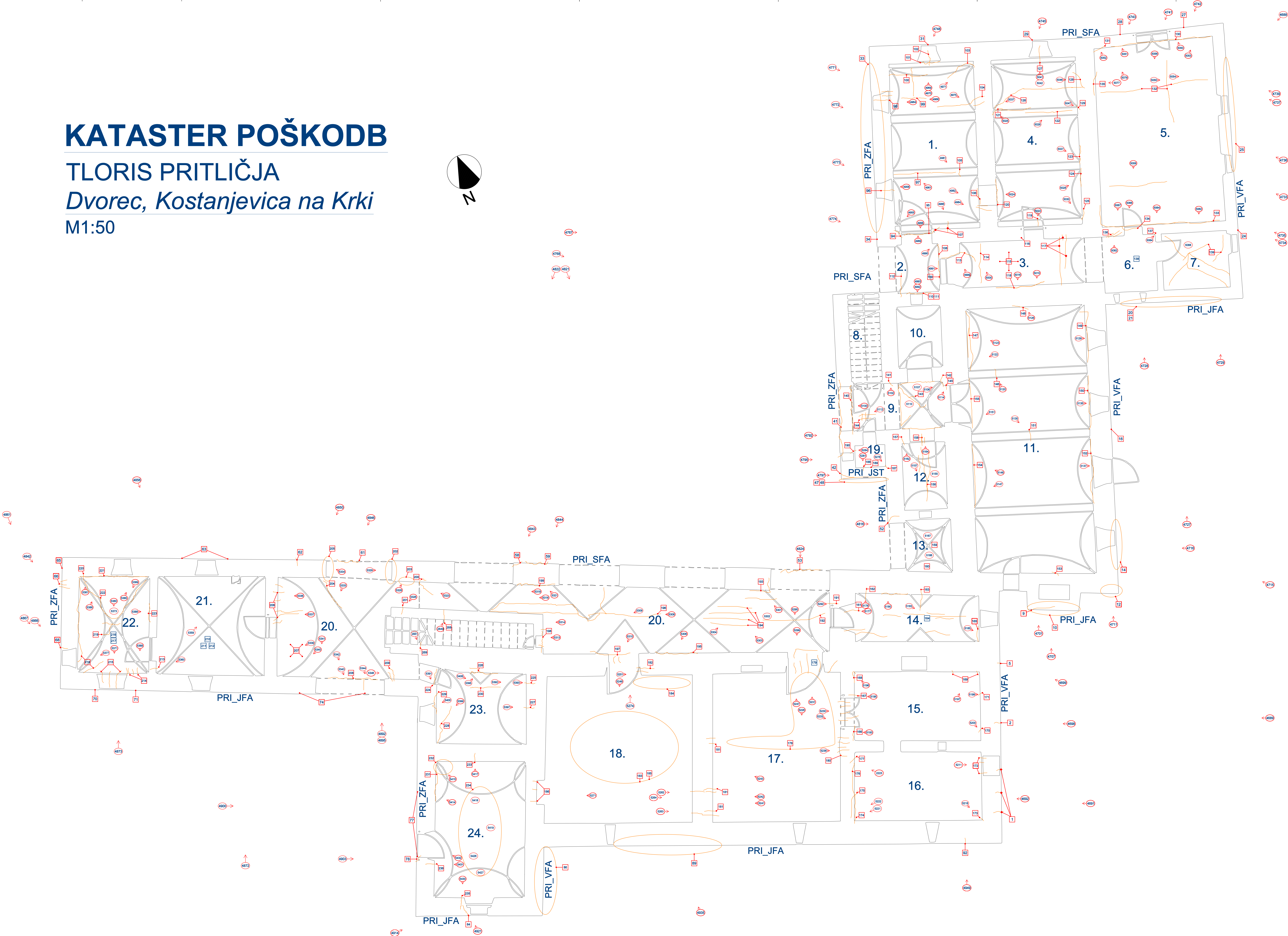
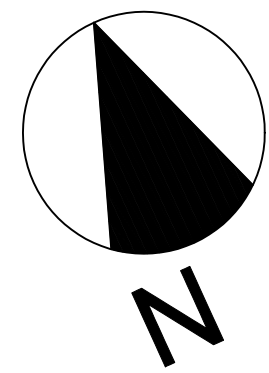
OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
225	PRI_23	razpoka	5	2	vertikalna razpoka	5392-5393
226	PRI_23	razpoka	4	3	razpoka v steni in oboku	5395-5396
227	PRI_23	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	5397-5398
228	PRI_23	razpoka	3	2	razpoka v oboku	5399-5408
229	PRI_23	razpoka	4	2	diagonalna razpoka v steni	5400
230	PRI_23	razpoka	4	2	razpoka v oboku	5406
231	PRI_24	razpoka	4	3	razpoka zatesnejna s purpenom	5414
232	PRI_24	luščenje	4	3	luščenje ometa na oboku	5415
233	PRI_24	razpoka	5	3	vertikalna razpoka	5416-5417
234	PRI_24	luščenje	4	5	luščenje ometa v stropnem oboku in razpokani ometi	5418-5120, 5424, 5426- 5429
235	PRI_24	razpoka	5	2	razpoka v oboku nad okensko odprtino	5430
236	PRI_24	razpoka	5	2	razpoka v oboku nad vratno odprtino	5431
237	POD_NOVO	razpoka	1	1	razpoka v bakreni kritini - ni vrisana v katastru	2708-2709
238	NAD_25	razpoka	2	2	razpoka v zgornji plošči stopnic	2711-2715
239	NAD_25	razpoka	2	3	diagonalna razpoka v steni	2718
240	NAD_25	razpoka	5	4	vertikalna razpoka v vogalu	2726-2727
241	NAD_25	razpoka	2	2	horizontalna razpoka	2728-2729
242	NAD_25	razpoka	3	4	vertikalna razpoka v vogalu	2729-2730
243	NAD_25	razpoka	3	3	razpoka v tlaku	2732
244	NAD_25	razpoka	3	3	prečne razpoke v oboku	2733
245	NAD_25	razpoka	5	5	vertikalna razpoka v vogalu se nadaljuje v obe steni	2735-2739
246	NAD_25	razpoka	4	3	diagonalna razpoka	2740
247	NAD_26	razpoka	5	5	več razpok v stenah in na stiku sten in stropov	2742-2754
248	NAD_27	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	2757-2759
249	NAD_27	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	2762-2763
250	NAD_27	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	2764
251	NAD_27	razpoka	4	2	vertikalna razpoka nad vratno odprtino	2767-2768
252	NAD_28	razpoka	2	5	razpoke v tlaku	2770-2779
253	NAD_28	razpoka	2	3	horizontalna in diagonalna razpoka v steni	2780-2782
254	NAD_29	razpoka	2	2	diagonalna razpoka	2784
255	NAD_29	razpoka	3	5	razpoka na stiku stene in stropa	2486-2788, 2793-2795
256	NAD_29	razpoka	5	2	diagonalna razpoka nad vratno odprtino	2790-2791
257	NAD_29	razpoka	4	1	vertikalna razpoka v prekladi	2789
258	NAD_29	razpoka	2	1	vertikalna razpoka	2792
259	NAD_29	razpoka	1	2	razpoka nad preklado nad okensko odprtino	2795
260	NAD_29	razpoka	2	2	vertikalna razpoka v vogalu	2797-2798
261	NAD_29	razpoka	4	5	diagonalna in horizontalna razpoka pod obokom	2799-2802, 2805-2807
262	NAD_29	razpoka	3	1	vertikalna razpoka v oboku nad steno	2803-2804
263	NAD_30	razpoka	3	1	vertikalna razpoka pod kratko konzolo	2810-2811
264	NAD_30	razpoka	3	2	vertikalni razpoki nad odprtino vrat	2812-2815
265	NAD_30	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	2816
266	NAD_30	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	2817
267	NAD_30	razpoka	2	1	horizontalna razpoka nad odprtino vrat	2818
268	NAD_31	razpoka	5	1	vertikalna razpoka	2849
269	NAD_31	razpoka	4	2	vertikalna razpoka	2851
270	NAD_31	razpoka	5	5	več razpok v oboku z debelejšo razpoko	2853-2857
271	NAD_32	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	2859
272	NAD_32	razpoka	2	1	diagonalna razpoka	2860
273	NAD_32	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	2862
274	NAD_32 NAD_33	razpoka	4	3	razpoke nad vratno odprtino	2863-2864, 2868-2869
275	NAD_33	razpoka	3	2	razpoke nad vratno odprtino	2866
276	NAD_33	razpoka	3	3	razpoka na stiku stropa in stene	2867-2868
277	NAD_33	razpoka	3	4	razpoka v stropu	2872
278	NAD_33	zamakanje	3	5	zamakanje v zgornjem delu zidu in v stropu	2875-2877, 2887
279	NAD_33	razpoka	2	3	razpoka v stropu	2878
280	NAD_33	razpoka	2	3	razpoka na stiku stene in stropa	2879
281	NAD_33	razpoka	3	2	diagonalna razpoka	2280
282	NAD_33	razpoka	3	1	razpoka na stiku stene in stropa	2881
283	NAD_33	razpoka	3	1	razpoka ob okenskem okvirju	2882
284	NAD_33	razpoka	5	2	diagonalna odprtina pod okensko odprtino	2884
285	NAD_33	razpoka	3	3	razpoka v tlakih	2885-2886
286	NAD_33	razpoka	2	3	razpoka v stropu	2888
287	NAD_33	razpoka	5	3	razpoka v tlakih	2889-2891
288	NAD_33	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	2892

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
289	NAD_33	razpoka	2	3	vertikalne razpoke	2895
290	NAD_33	razpoka	2	1	vertikalna razpoka nad odprtino	2897
291	NAD_33	razpoka	3	2	vertikalna razpoka nad odprtino	2900
292	NAD_33	razpoka	3	2	razpoke nad vratno odprtino	2901-2902
293	NAD_33	razpoka	3	2	diagonalne razpoke	2904
294	NAD_33	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	2905
295	NAD_34 NAD_35	razpoka	4	5	več diagonalnih razpok v stenah	2907, 2908, 2911-2912, 2929-2931
296	NAD_34	povesi	5	4	povešen in zamočen strop	2909-2910, 2919
297	NAD_34	razpoka	4	3	vertikalna razpoka v vogalu	2910
298	NAD_34	razpoka	3	5	razpoka pozidave pod obokom	2915-2918
299	NAD_34	razpoka	3	2	vertikalni razpoki v oboku	2917
300	NAD_34	luščenje	3	3	luščenje ometa in razpoke v stropu	2919
301	NAD_35	razpoka	4	5	razpoke različnih smeri v stropu	2927, 2929, 2932, 2934, 2937, 2943
302	NAD_35	razpoka	3	2	diagonalna razpoka v steni	2928
303	NAD_35	razpoka	3	1	razpoka nad odprtino okna	2935
304	NAD_35	zamakanje	3	3	zamakanje v stropu	2937
305	NAD_35	razpoka	3	3	vertikalna in diagonalna razpoka	2939
306	NAD_35	razpoka	5	5	razpoka na stiku stene in stropa	2940-2941, 2945
307	NAD_36	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	2949
308	NAD_36	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	2950
309	NAD_36	razpoka	4	4	vertikalna razpoka v vogalu	2952
310	NAD_36	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	2954
311	NAD_36	razpoka	3	2	diagonalna razpoka	2955
312	NAD_36	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	2957
313	NAD_36	razpoka	4	4	diagonalna razpoka	2959
314	NAD_37	razpoka	5	5	več razpok, pretežno vertikalnih, v stenah wcja	2960-2967
315	NAD_38	razpoka	4	5	vertikalna razpoka v prekladi	2968
316	NAD_38	razpoka	3	4	razpoka v steni in v oboku	2969
317	NAD_38	razpoka	3	3	vertikalna razpoka v vogalu	2971
318	NAD_38	razpoka	2	1	vertikalna razpoka	2973
319	NAD_38	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	2974
320	NAD_38	razpoka	3	1	razpoka pod obokom	2977
321	NAD_38	razpoka	4	2	diagonalna razpoka v steni	2979
322	NAD_38	razpoka	5	2	vertikalna razpoka v steni	2981
323	NAD_39	razpoka	3	1	vertikalna razpoka nad vratno odprtino	2986
324	NAD_39	razpoka	5	5	razpoke na stiku stene in stropa	2983, 2986, 3002
325	NAD_39	razpoka	4	2	diagonalna razpoka nad odprtino	2987
326	NAD_39	razpoka	4	2	vertikalna razpoka v vogalu	2987
327	NAD_39	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	2988
328	NAD_39	razpoka	3	1	vertikalna razpoka pod okensko odprtino	2989
329	NAD_39	razpoka	2	2	vertikalni razpoki nad okensko odprtino	2990, 2911
330	NAD_39	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	2992
331	NAD_39	razpoka	4	2	razpoka v stropu	2993
332	NAD_39	razpoka	2	2	razpoke na stiku stene in stropa	2995
333	NAD_39	razpoka	5	5	razpoke na stiku stene in stropa	2996-2998
334	NAD_39	razpoka	4	3	vertikalna razpoka v vogalu	2999
335	NAD_39	razpoka	3	3	razpoka v stropu	2998
336	NAD_39	razpoka	2	2	vertikalna razpoka v steni	3003-3004
337	NAD_39	razpoka	4	5	več razpok v stropu	3007-3010
338	NAD_40	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	3012
339	NAD_40	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	3013
340	NAD_40	razpoka	1	2	vertikalna razpoka	3013
341	NAD_40	razpoka	5	1	vertikalna razpoka	3013
342	NAD_40	razpoka	4	5	razpoka na stiku stene in stropa	3013-3014
343	NAD_40	razpoka	4	4	razpoke nad okensko odprtino	3015
344	NAD_40	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	3016
345	NAD_40	razpoka	2	2	vertikalna razpoka	3016
346	NAD_40	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	3017
347	NAD_40	razpoka	4	5	razpoka na stiku stene in stropa	3017-3018
348	NAD_40	povesi	4	4	povešen stropni nosilec	3019
349	NAD_41	razpoka	3	3	diagonalna razpoka	3021-3022
350	NAD_41	razpoka	5	5	več vertikalnih razpok v steni	3023-3026
351	NAD_41	zamakanje	3	2	zamakanje v stropu	3025
352	NAD_41	razpoka	5	4	razpoka na stiku stene in stropa	3027
353	NAD_41	razpoka	5	3	diagonalna razpoka	3028

OZNAKA POŠKODBE	LEGA POŠKODBE	VRSTA POŠKODBE	INTENZITETA POŠKODBE	OBSEG POŠKODBE	OPIS POŠKODBE	FOTOGRAFIJE POŠKODBE
354	NAD_41	razpoka	3	3	razpoka na stiku stene in stropa	3030
355	NAD_41	razpoka	3	3	razpoka v stropu	3030
356	NAD_41	razpoka	3	2	vertikalna razpoka v vogalu	3031-3032
357	NAD_42	razpoka	4	4	razpoka na stiku stene in stropa	3035-3037
358	NAD_42	razpoka	4	5	razpoke v stropu	3038-3040
359	NAD_42	zamakanje	3	3	zamakanje v stropu	3040
360	NAD_42	razpoka	5	4	razpoka na stiku stene in stropa	3044-3046
361	NAD_42	razpoka	4	3	vertikalna razpoka v vogalu	3047
362	NAD_42	razpoka	3	2	več razpok nad okensko odprtino	3045
363	NAD_42	razpoka	4	4	več razpok okoli vratne odprtine	3049
364	NAD_42	razpoka	4	2	vertikalna razpoka pod stropom	3050
365	NAD_42	razpoka	4	3	vertikalna razpoka v vogalu	3052
366	NAD_43	razpoka	5	5	več razpok v steni	3054, 3057
367	NAD_43	povesi	5	5	povešen, zamočen strop - obok, omet je že odpadel	3055-3058, 3060
368	NAD_43	razpoka	4	3	vertikalne razpoke	3059
369	NAD_43	razpoka	4	2	vertikalna odprtina nad okensko odprtino	3061
370	NAD_44	razpoka	4	4	več razpok nad vratno odprtino	3065
371	NAD_44	luščenje	3	2	luščenje ometa iz stropnika	3067
372	NAD_44	razpoka	4	2	vertikalna razpoka nad vratno odprtino	3069
373	NAD_44	razpoka	3	3	vertikalne razpoke	3071-3073
374	NAD_44	razpoka	4	2	razpoka nad okensko odprtino	3075
375	NAD_44	razpoka	3	3	razpoke pod okensko odprtino	3076
376	NAD_44	razpoka	4	5	razpoka na stiku stene in stropa	3075, 3078
377	NAD_44	razpoka	5	5	premik stene iz ravnine	3081-3083
378	NAD_44	razpoka	5	3	vertikalna razpoka	3083-3084
379	NAD_44	razpoka	4	3	vertikalna razpoka	3085
380	NAD_44	razpoka	3	3	vertikalna razpoka	3086
381	NAD_45	razpoka	3	3	razpoke nad vrati	3090
382	NAD_45 NAD_46	razpoka	2	2	razpoke nad vrati	3094, 3102
383	NAD_45	razpoka	3	1	horizontalna razpoka	3095
384	NAD_45	razpoka	3	3	horizontalna razpoka nad odprtino vrat	3096
385	NAD_46	zamakanje	4	4	zamakanje po stenah	3098-3100
386	NAD_47	razpoka	3	2	razpoka na stiku stene in stropa	3104
387	NAD_47	zamakanje	5	2	zamakanje v stropu in stenah	3108
388	NAD_47	razpoka	4	3	razpoka v stropu	3109
389	NAD_47	razpoka	5	3	vertikalna razpoka v vogalu	3111
390	NAD_47	razpoka	5	3	razpoka na stiku stene in stropa	3112
391	NAD_48	povesi	5	5	močno povešen strop	3118-3119, 3121-3125
392	NAD_49	razpoka	3	1	diagonalna razpoka	3129
393	NAD_49	razpoka	3	1	diagonalna razpoka	3129
394	NAD_49	povesi	5	5	povešen in zamočen strop	3130
395	NAD_49	razpoka	3	1	horizontalna razpoka	3133
396	NAD_49	razpoka	4	3	vertikalna razpoka v vogalu	3134
397	NAD_49	razpoka	5	3	vertikalna razpoka	3134-3138
398	NAD_50	razpoka	3	2	vertikalna razpoka	3139
399	POD_STA	povesi	5	5	močno povešena in lokalno porušena lesena konstrukcija in prisotnost lesne gobe, netesne strehe, itd.	3156-3163

KATASTER POŠKODB

TLORIS PRITLIČJA
Dvorec, Kostanjevica na Krki
M1:50



KATASTER POŠKODB
TLORIS PRITLIČJA
Dvorec, Kostanjevica na Krki
M1:50



- LEGENDA:**
- yy Kataster poškodb - zaporedna številka poškodbe
 - yyy Kataster poškodb - številka slike poškodbe
 - yy. Poimenovanje delov objekta - zaporedna številka prostora

Poimenovanje lokacije poškodb je izvedeno v obliki ABC_12 in ABC_ABC, pri čemer pri prvem zapisu prve tri črke označujejo etažo in zaporedni številki posamezen prostor v obravnavani etaži (prostor so označeni na risbi). Poimenovane so tri etaže PRI (pritličje), NAD (nadstropje) in POD (podstrešje). Pri drugem tipu zapisa prve tri črke na enak način poimenujejo etažo, druge tri črke pa fasado, na kateri je prisotna poškodba. Slednje so lahko: JFA (južna fasada), JST (južna stena), SFA (severna fasada), VFA (vzhodna fasada) in ZFA (zahodna fasada). Pri opisu lokacij podstrešja uporabljamo zapisa POD_NOV, pri čemer gre za podstrešje, ki je bilo obnovljeno in pri katerem je bilo zamenjana kritina. V primeru zapisa POD_STA, gre za starejše neprenovljeno podstrešje in ostrešje.

igmat d.o.o. *Igmata d.o.o.*
Zadobrovska cesta 4
1260 Ljubljana - Polje

Objekt: *Dvorec, Kostanjevica na Krki,*
Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki

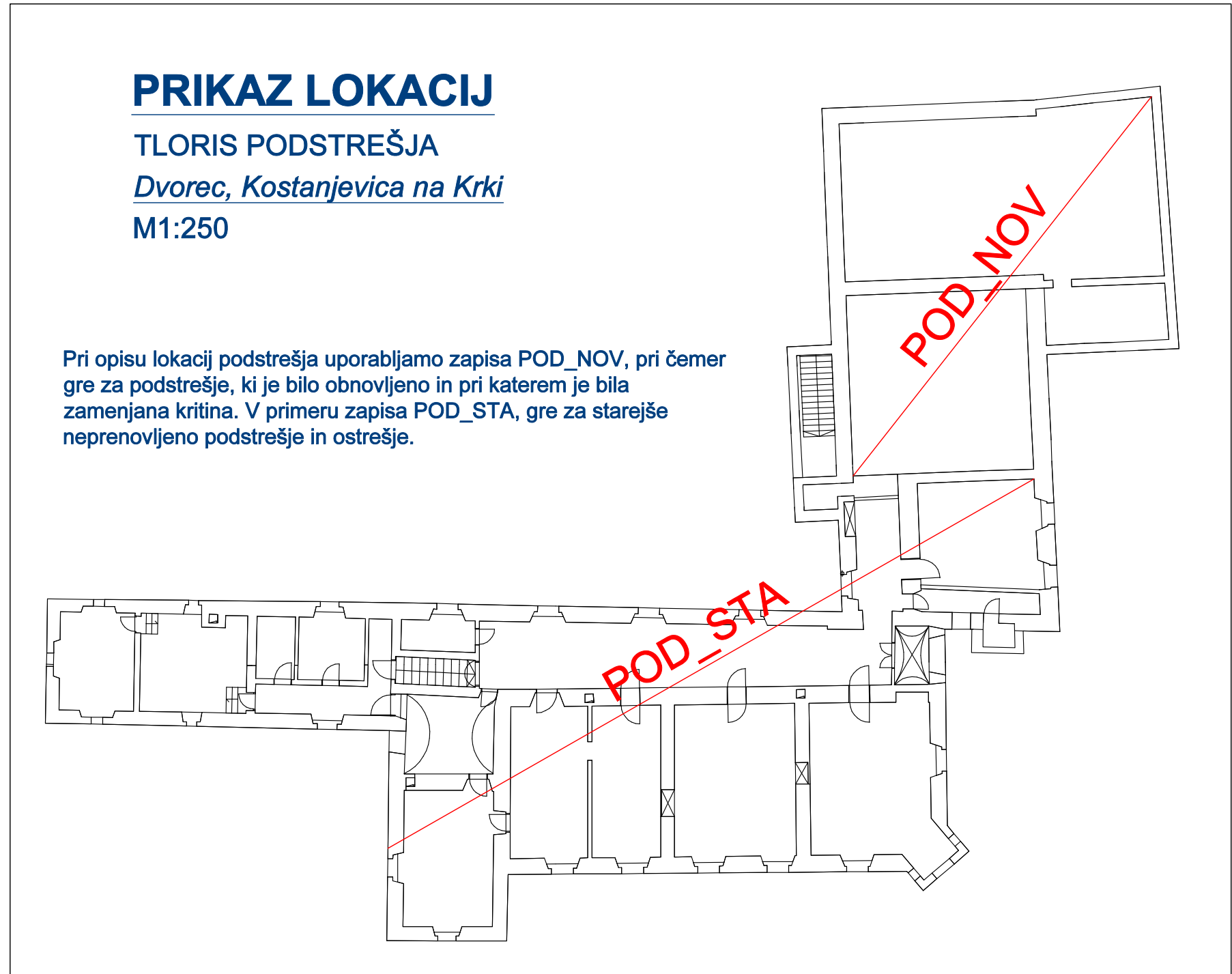
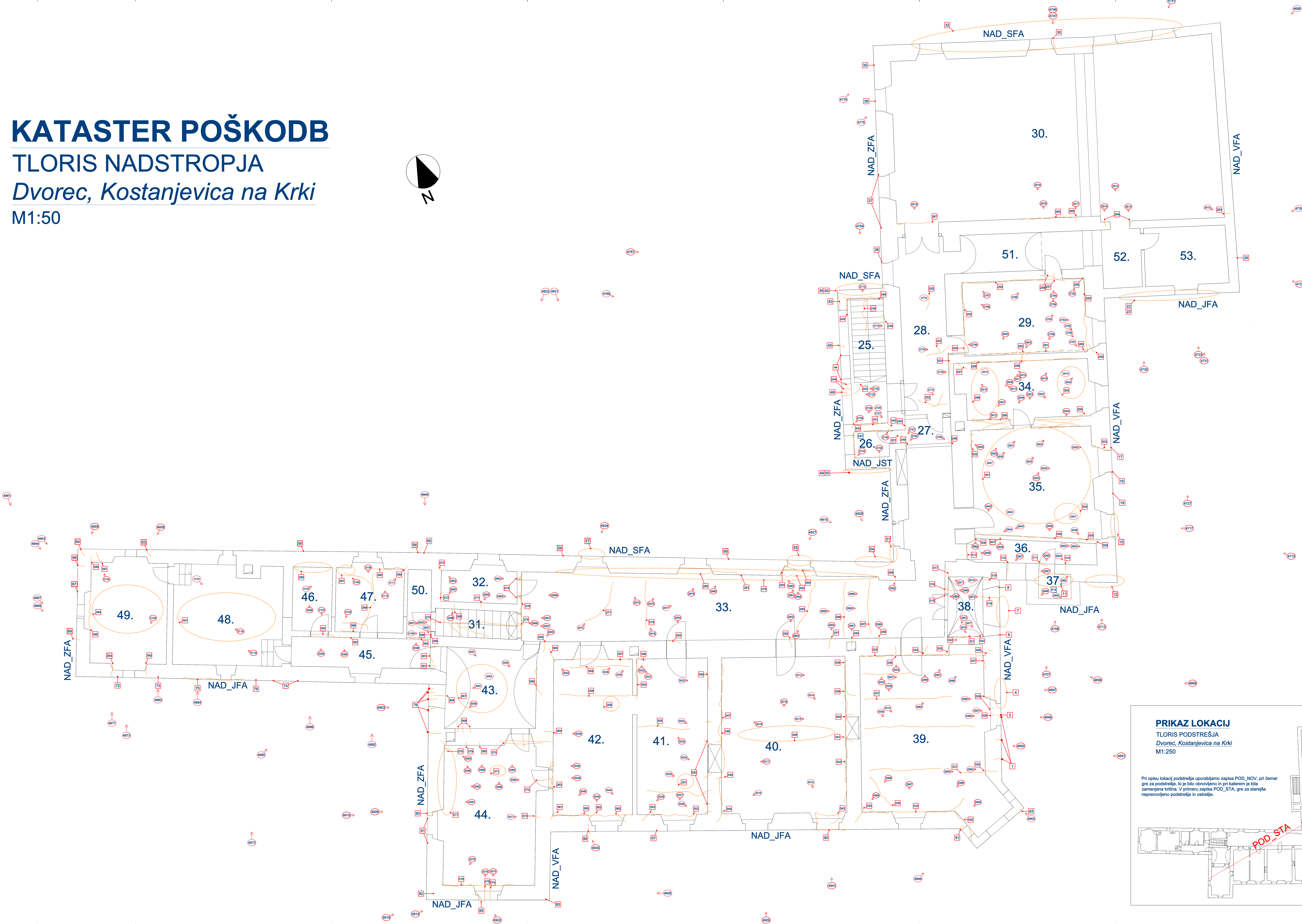
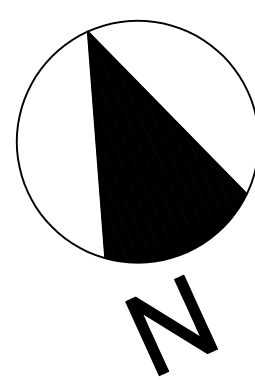
Risal: Nace Remic, udig. Merilo: M1:50

KATASTER POŠKODB

TLORIS NADSTROPJA

Dvorec, Kostanjevica na Krki

M1:50



KATASTER POŠKODB
TLORIS NADSTROPJA
Dvorec, Kostanjevica na Krki
M1:50



LEGENDA:

Kataster poškodb - zaporedna številka poškodbe

Kataster poškodb - številka slike poškodbe

Poimenovanje delov objekta - zaporedna številka prostora

Poimenovanje lokacije poškodb je izvedeno v obliki ABC_12 in ABC_ABC, pri čemer pri prvem zapisu prve tri črke označujejo etažo in zaporedni številki posamezen prostor v obravnavani etaži (prostor so označeni na risbi). Poimenovane so tri etaže PRI (pritličje), NAD (nadstropje) in POD (podstrešje). Pri drugem tipu zapisa prve tri črke na enak način poimenujejo etažo, druge tri črke pa fasado, na kateri je prisotna poškodba. Slednje so lahko: JFA (južna fasada), JST (južna stena), SFA (severna fasada), VFA (vzhodna fasada) in ZFA (zahodna fasada). Pri opisu lokacij podstrešja uporabljamo zapisa POD_NOV, pri čemer gre za podstrešje, ki je bilo obnovljeno in pri katerem je bila zamenjana kritina. V primeru zapisa POD_STA, gre za starejše neprenovljeno podstrešje in ostrešje.

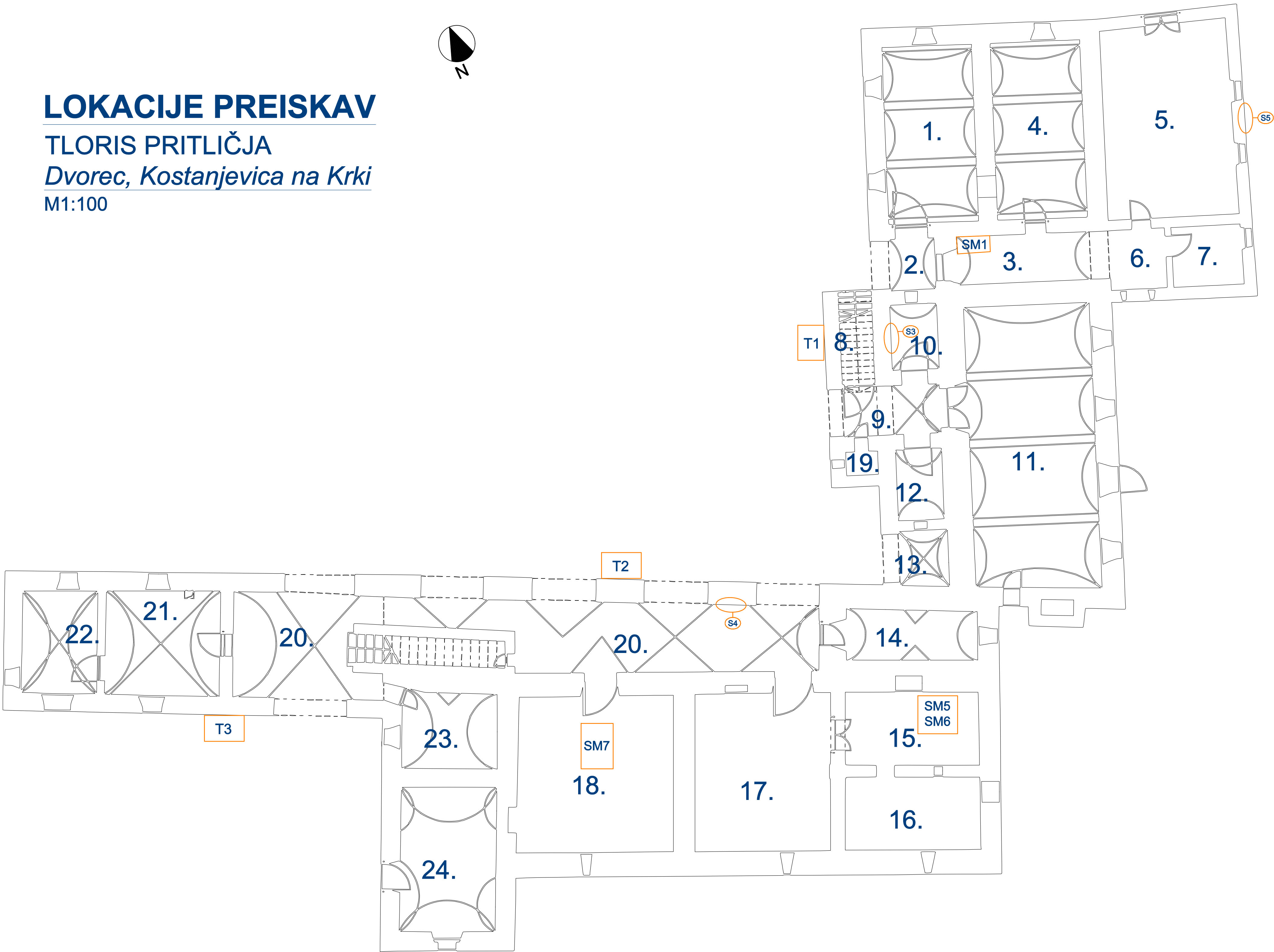
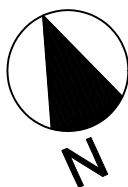
PRILOGA 3: RISBE Z VRISANIMI LOKACIJAMI PREISKAV

LOKACIJE PREISKAV

TLORIS PRITLIČJA

Dvorec, Kostanjevica na Krki

M1:100



LOKACIJE PREISKAV

TLORIS PRITLIČJA

Dvorec, Kostanjevica na Krki

M1:100



Na načrtu lokacije preiskav - tloris pritličja so vrisane preiskave medetažnih konstrukcij SMxx, ki so bile izvedena v stropnih konstrukcijah nad pritličjem.

LEGENDA KATASTRA PREISKAV:

- Sxx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v zidu ali stebri
- SMx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v medetažni konstrukciji
- Tx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v ob temelju



Igmalt d.d.
Zadobrovska cesta 4
1260 Ljubljana - Polje

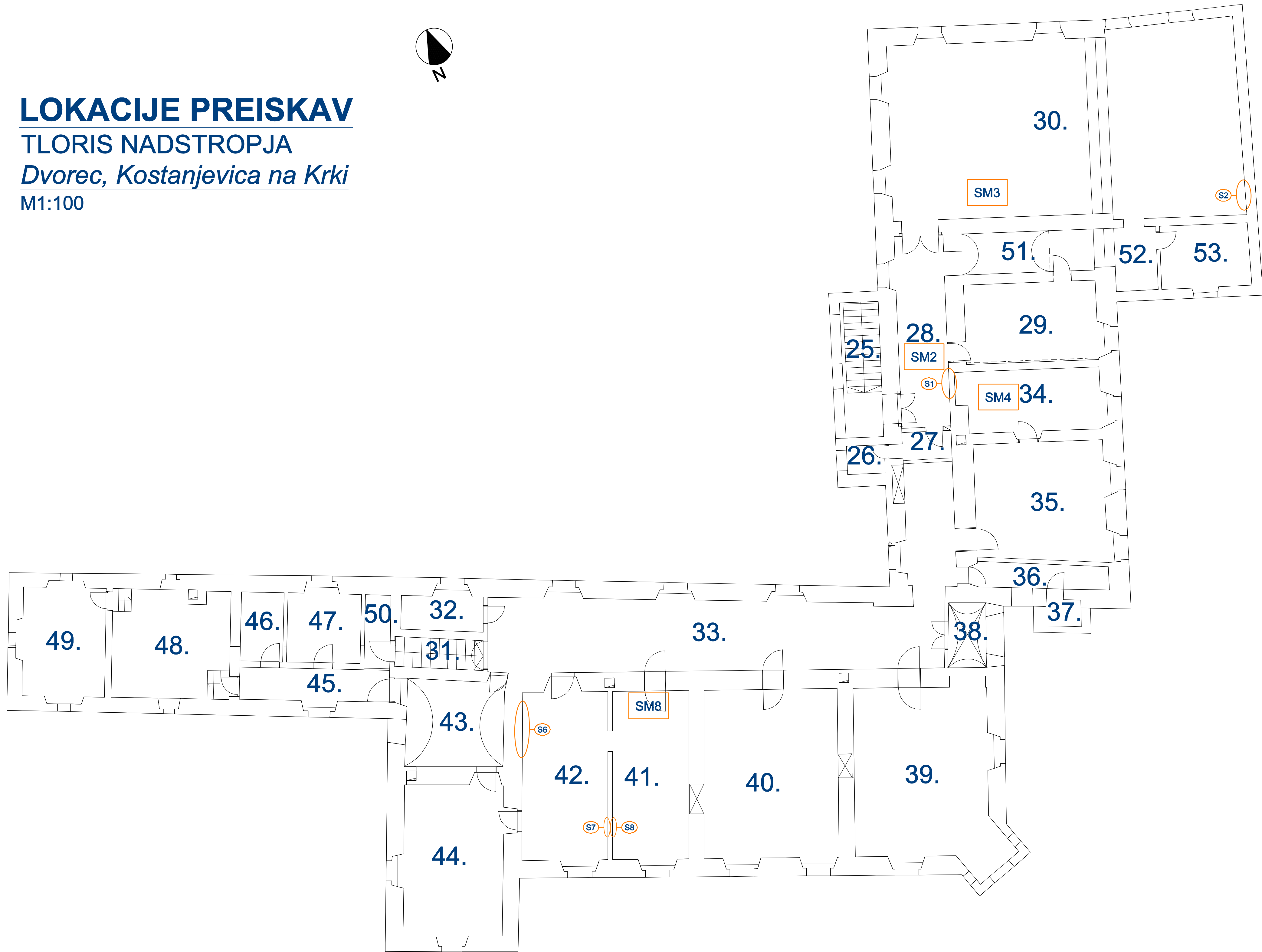
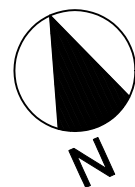
Risba: LOKACIJE PREISKAV, Tloris pritličja

Objekt: Dvorec, Kostanjevica na Krki,
Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki

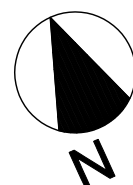
Risal:
Nace Remic, udig.

Merilo:
M1:100

LOKACIJE PREISKAV
TLORIS NADSTROPJA
Dvorec, Kostanjevica na Krki
M1:100



LOKACIJE PREISKAV
TLORIS NADSTROPJA
Dvorec, Kostanjevica na Krki
M1:100



Na načrtu lokacije preiskav - tloris nadstropja so vrisane preiskave medetažnih konstrukcij SMxx, ki so bile izvedene v stropnih konstrukcijah nad 1. nadstropjem.

LEGENDA KATASTRA PREISKAV:

- Sxx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v zidu ali stebri
- SMx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v medetažni konstrukciji
- Tx Lokacije preiskav - oznaka izvedene sondažne odprtine v ob temelju



Igmalt d.d.
Zadobrovska cesta 4
1260 Ljubljana - Polje

Risba: LOKACIJE PREISKAV, Tloris 1. nadstropja

Objekt: Dvorec, Kostanjevica na Krki, Oražnova ulica 5, Kostanjevica na Krki

Risal: Nace Remic, udig.

Merilo: M1:100

PRILOGA 4: POTRESNA ANALIZA S SMERNICAMI ZA SANACIJO



d.o.o.

Podjetje za projektiranje, svetovanje,
nadzor, sanacije in inženiring
Podmilščakova 11, Ljubljana
tel: 01 438 19 40
fax: 01 438 19 45
GSM: 031 441 544
e-mail: info@grad-art.si
Id. št. za DDV: SI27663094

Naročnik: IGMAT d.d.
Zadobrovska c. 4
Ljubljana - Polje

SEIZMIČNA PRESOJA **zgradbe »Stari farovž«** **v Kostanjevici**

Naročilo: e-naročilo z dne 27.9.2021

Datum: 26.11.2021

GRAD-ART d.o.o.

PODIJETJE ZA
PROJEKTIRANJE, SVETOVANJE, NADZOR,
SANACIJE IN INŽENIRING
PODMILŠČAKOVA 11, LJUBLJANA

Direktor:

Dušan Remic, univ.dipl.ing.grad.

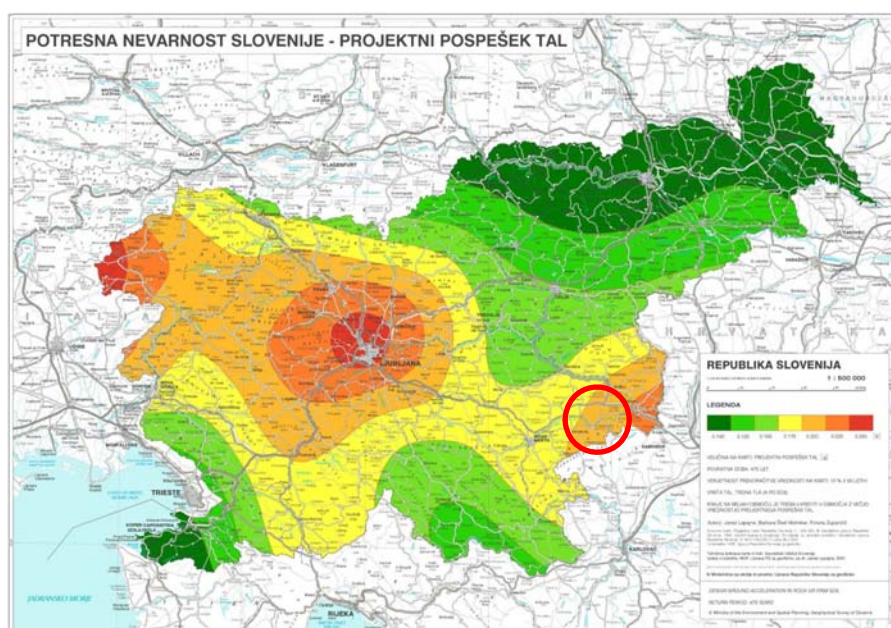
Seizmična presoja – predpostavke računa

Analiza seizmične odpornosti poslopja Starega farovža v Kostanjevici je bila opravljena s programom POZZ, ki upošteva nelinearno materialno območje zidov, na kombinacijo stalne in koristne obtežbe ter potresne obtežbe. Zidane zgradbe so zaradi svojih specifičnih lastnosti zelo občutljive na potresno obtežbo. Pri zidanih zgradbah le redko naletimo na masivne stropne konstrukcije, ki bi zagotavljale primerno vpetost zidov in njihovo hkratno aktiviranje pri nastopu horizontalnih deformacij. Tako so najbolj ogroženi zidovi, obteženi s potresnimi obremenitvami pravokotno na svojo osrednjo ravnino. Pri njih pride po več ciklih obremenjevanja do navpičnih razpok na stikih s sosednjimi zidovi in v skrajnem primeru do porušitve zaradi premajhne upogibne togosti.

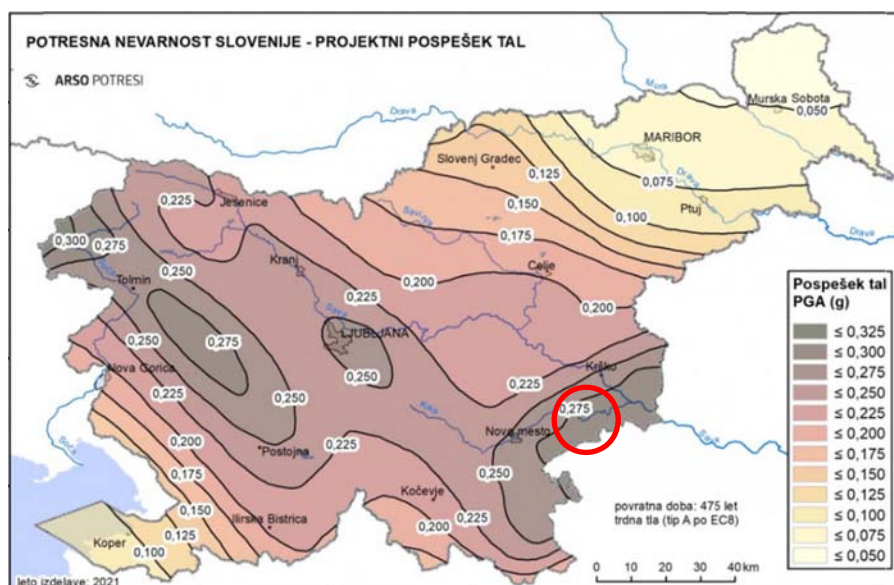
Potresni račun temelji na naslednjih predpostavkah:

- zidovi so povezani med seboj s horizontalnimi vezmi in stropnimi konstrukcijami, ki so toge v svoji ravnini. Ta toga povezava zagotavlja sodelovanje vseh zidov pri prevzemu horizontalne obremenitve,
- zidovi so na zgornjem in spodnjem robu vpeti v stropno konstrukcijo, v prekladni ali parapetni del zidu,
- zidove sestavljenih prereзов (L, H, T) obravnavamo kot vsoto na navpičnih stikih med seboj ločenih zidov,
- doprinos odpornosti zidov k odpornosti etaže je odvisen od njihove togosti in nosilnosti, pa tudi od njihove deformacije, ki je odvisna od njihove lege v prostoru,
- zidovi prenašajo svoj delež horizontalne obtežbe tudi v neelastičnem območju, vendar le dokler njihove deformacije ne presežejo deformacije na meji porušitve.

Objekt se nahaja na nadmorski višini približno 180 m, na območju kjer je pričakovani projektni pospešek temeljnih tal s povratno dobo 475 let a_g 0,225 g in po novi karti a_g = 0,275 g.



Karta projektnih pospeškov tal 2001



Karta projektnih pospeškov tal 2021

Etažna histerezna ovojnica je vsota histereznih ovojnic zidov, ki sestavljajo etažo. Obnašanje posameznih zidov pri horizontalni obtežbi ponazorimo z idealizirano elastoplastično histerezno ovojnico, ki jo določajo začetna efektivna togost zidu, nosilnost zidu ter faktor duktilnosti, ki omejuje deformacijo zidu v neelastičnem območju. Celotna etažna prečna sila se porazdeli po zidovih v razmerju njihovih togosti. Za določitev deformacije na meji elastičnosti je merodajna manjša izmed vrednosti upogibne in strižne nosilnosti zidu.

Togost posameznih zidov izračunamo z enačbo:

$$K_e = (G \cdot A_w) / [1,2 \cdot h \cdot (1 + G/c \cdot E \cdot (h/l)^2)]$$

Upogibna nosilnost je podana z enačbo:

$$H_{fw} = (\sigma \cdot t \cdot l^2 / 2 \cdot \alpha \cdot h) \cdot (1 - \sigma / f_{mc})$$

Strižna nosilnost pa z enačbo:

$$H_{sw} = (C_R \cdot A_w \cdot f_t / b) \cdot (\sigma / f_t + 1)^{0,5}$$

Za nosilnost zidu je merodajna manjša izmed vrednosti izračunanih po zgornjih dveh enačbah.

$$H_{uw} = \min(H_{sw}; H_{fw})$$

Iz idealizirane nosilnosti zidu in njegove začetne togosti izračunamo deformacije na meji elastičnosti zidu:

$$\delta_e = H_{uw} / K_e$$

in z upoštevanjem duktilnosti zidu še deformacije zidu ob porušitvi:

$$\delta_u = \delta_e \cdot \mu$$

pri čemer oznake pomenijo:

A_w - površina vodoravnega prereza zidu

t - debelina zidu

h - višina zidu (oziroma medokenskega slopa)

l - dolžina zidu

c - koeficient vpetosti zidu (1,2 v primeru obojestranskega vpetja)

α - koeficient poteka upogibnega momenta (0,5 v primeru obojestranskega vpetja)

σ - povprečna napetost zidu zaradi vertikalne obtežbe

C_R - faktor redukcije nosilnosti (0,9)

b - faktor razporeditve strižnih napetosti v zidu (od 1,1 do 1,5)

μ - faktor duktilnosti zidu

Zahteve predpisov:

Odpornost etaže (SRC – Seismic Resistant Coefficient) je definirana kot mejna nosilnost etaže deljena s težo objekta nad njo. To razmerje mora biti večje od koeficienta potresne obremenitve (BSC – Basic Seismic Coefficient) izračunanega po predpisih.

Po standardu EUROCODE 8 – del 5 (zidane konstrukcije) pa se skupna mejna prečna sila zaradi potresa določi po naslednji enačbi:

$$BSC = f \cdot \alpha \cdot S \cdot \eta \cdot \beta_0 / q$$

α - računski pospešek za lokacijo objekta znaša 0,20 gravitacijskega pospeška

S - parameter tal ($S = 1$ za tla A in B kategorije)

η - zmanjšanje zaradi dušenja ($\eta = 1$ za 5 % dušenje)

β_0 - koeficient dinamičnosti, odvisen od osnovne lastne periode konstrukcije (zidane zgradbe imajo ponavadi manj od 0,6 s zato je $\beta_0 = 2,5$)

q - faktor obnašanja konstrukcije s katerim lahko zmanjšamo elastični spekter (1,5 za zidane zgradbe)

Potresna odpornost v obstoječem stanju

Mejni koeficient potresne odpornosti:

$$BSC_u = 0,20 \times 1,0 \times 1,0 \times 2,5 / 1,5 = 0,333$$

Na osnovi preiskav (poročilo IGMAT) vgrajenih gradiv zidov so ocenjene mehansko trdnostne karakteristike obstoječih zidov naslednje:

Vrsta zidovine	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G (MPa)	E (MPa)
opečni zid MO10, MM0,5	0,04	2,00	200	800
kamnit zid	0,08	0,90	90	1000
kamnit steber	0,30	15,00	400	6000

Delež nosilnih zidov v pritličju v smeri x je 13,81%, v prečni y smeri 10,91% ter v nadstropju v smeri x 11,10% in v smeri y 8,42%. Analiza stanja poslopja v obstoječem stanju ob izpolnitvi

predpostavk računa je pokazala, da objekt ne ustreza kriterijem evropskega standarda EUROCODE 8. Odpornost pritlične etaže ne ustreza niti v X niti v Y smeri danim kriterijem. Doseženi koeficienti potresne odpornosti pritličja in nadstropja so podani v naslednji tabeli:

Zahtevani in doseženi koeficienti potresne odpornosti:

SF Kostanjevica	Zahteve EC 8 BSC	Dosežen $SR_{C_{id}}$ Smer X	Dosežen $SR_{C_{id}}$ Smer Y
pritličje	0,375	0,321	0,285
nadstropje	0,375	0,491	0,318

Zahtevani in doseženi koeficienti duktilnosti etaže:

SF Kostanjevica	Zahteve EC 8 μ_u	Dosežen μ_{ux} Smer X	Dosežen μ_{uy} Smer Y
pritličje	1,625	3,98	3,38
nadstropje	1,625	2,17	2,52

Na osnovi rezultatov analize potresne odpornosti poslopja v obstoječem stanju ugotavljamo, da potresna odpornost zgradbe ne ustreza danim kriterijem, zato bodo potrebni sanacijski in ojačitveni ukrepi, ki so navedeni v nadaljevanju:

- vgradnja togih konstrukcij v ravnini stropov (zamenjava lesenih stropov z AB ploščami ali izvedba t.i. sovprežnih lesenih stropov ter armirani estrihi na obokih), ki bodo zagotavljale enakomerno in sočasno deformiranje zidov pri horizontalni obtežbi,
- utrjevanje kamnitih zidov s sistematičnim injektiranjem,
- podbetoniranje temeljnih zidov ter obbetoniranje zidov za zagotovitev ustrezne povezanosti na nivoju terena z AB gredami v kampadah po cca 2,5 m dolžine,
- utrjevanje obstoječih opečnih zidov z izvedbo obojestranskih armiranih ometov v debelini 2 x 4,0 cm in armiranjem z armaturno mrežo Q189 ter ustreznim prečnim povezovanjem AB oblog in sidranjem v stropne konstrukcije,
- povezovanje nosilnega zidovja s sistemom jeklenih vezi v višini medetažnih konstrukcij,
- izvedba sidranja in povezovanja opečnih zidov s stropnimi konstrukcijami v prečni smeri glede na nosilne zidove,
- zamenjava dotrajanega ostrešja s sidranjem le-tega v masivni del stavbe.

Potresna odpornost po predlagani utrditvi

Na osnovi preiskav (poročilo IGMAT) vgrajenih gradiv zidov so ocenjene mehansko trdnostne karakteristike obstoječih zidov naslednje:

Vrsta zidovine	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G (MPa)	E (MPa)
opečni zid MO10, MM0,5	0,04	2,00	200	800
injektiran kamnit zid	0,18	1,40	160	3000
kamnit steber	0,30	15,00	400	6000
armiran omet - beton	0,25	25,00	12500	31000
armiran omet - armatura	$f_{VM} = 500,00$	-	-	210000

Doseženi koeficienti potresne odpornosti pritličja in nadstropja po utrditvenih ukrepih izkazujejo zadostno velikost in so podani v naslednji tabeli:

Zahtevani in doseženi koeficienti potresne odpornosti:

SF Kostanjevica	Zahteve EC 8 BSC	Dosežen SRC_{id} Smer X	Dosežen SRC_{id} Smer Y
pritličje	0,352	0,418	0,352
nadstropje	0,352	0,596	0,479

Zahtevani in doseženi koeficienti duktilnosti etaže:

SF Kostanjevica	Zahteve EC 8 μ_u	Dosežen μ_{ux} Smer X	Dosežen μ_{uy} Smer Y
pritličje	1,780	4,09	3,62
nadstropje	1,780	3,73	4,61

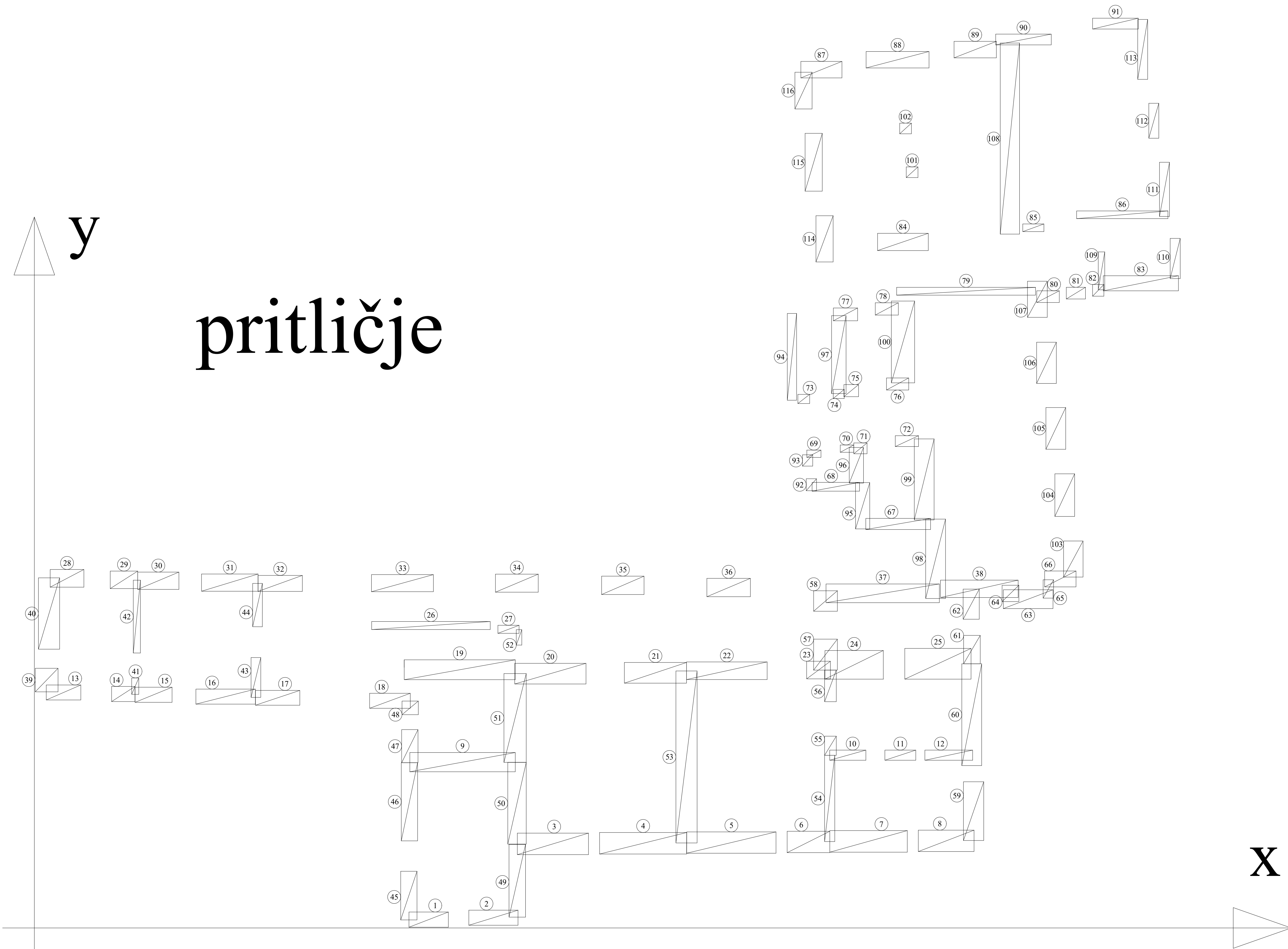
V prilogah so priloženi potresni računi in grafi.

Izdelal:



Dušan Remic, univ.dipl.ing.grad.

Potresni račun za pritlično etažo – obstoječe



						GRAD-ART d.o.o. Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženiring tel: 01 438 19 40 fax: 01 438 19 45	Investitor: Občina Kostanjevica		Risba: Shema zidov pritličja	
Vodja projekta:		N. Remic, udig	G-	Faza:			Št. proj.:			Objekt: Stari farovž
Odg. projektant:		D. Remic, udig	G-0859							
Projektiiral:				Merilo:	1 : 50	Datum:	november 2021		Št. risbe:	1

STARI FAROVŽ KOSTANJEVICA - PRITLIČJE										
Naklon strehe	26 °	=	0,454	rad		$g/\cos\alpha =$	2,07	kN/m^2		
	45 °	=	0,785	rad		$g/\cos\alpha =$	2,63	kN/m^2		
	48 °	=	0,838	rad		$g/\cos\alpha =$	2,78	kN/m^2		
Stalna obtežba streha										
Kritina Tondach + letve				0,03	x	25	kN/m^3	=	0,65	kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
izolacija				0,30	x	2	kN/m^3	=	0,60	kN/m^2
mavčno kartonske plošče				0,03	x	16	kN/m^3	=	0,40	kN/m^2
							g	=	1,86	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - AB plošča sonda SM2										
AB plošča				0,17	x	25	kN/m^3	=	4,25	kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	4,91	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM3										
armiran estrih				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84	kN/m^2
mineralna volna				0,08	x	2	kN/m^3	=	0,16	kN/m^2
vlaknaste lesene plošče				0,05	x	8	kN/m^3	=	0,40	kN/m^2
zračni prostor in stropniki				0,18	x	1,58	kN/m^3	=	0,28	kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	2,24	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM4										
armiran estrih				0,05	x	21	kN/m^3	=	1,05	kN/m^2
nasutje				0,06	x	21	kN/m^3	=	1,26	kN/m^2
opečni zidaki				0,06	x	16	kN/m^3	=	0,96	kN/m^2
nasutje				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84	kN/m^2
leseni nosilci				0,10	x	7	kN/m^3	=	0,70	kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	5,37	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM8										
nasutje in kosi opeke				0,03	x	21	kN/m^3	=	0,63	kN/m^2
leseni nosilci				0,14	x	7	kN/m^3	=	0,98	kN/m^2
Omet na trstiki				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	2,27	kN/m^2
Stalna obtežba - obokan strop nad pritličjem										
Teracco				0,08	x	21	kN/m^3	=	1,68	kN/m^2
nasutje				0,30	x	20	kN/m^3	=	6,00	kN/m^2
opečni obok				0,15	x	18	kN/m^3	=	2,70	kN/m^2
omet				0,02	x	21	kN/m^3	=	0,32	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	2	kN/m^2	=	0,60	kN/m^2
							g	=	11,30	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM1										
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,18	kN/m^2

1 Analiza obtežb

estrih					0,08	x	21	kN/m ³	=	1,68	kN/m ²
nasutje					0,15	x	20	kN/m ³	=	3,00	kN/m ²
opečni obok					0,28	x	18	kN/m ³	=	5,04	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	10,66	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM5											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,19	x	20	kN/m ³	=	3,80	kN/m ²
opečni obok					0,08	x	18	kN/m ³	=	1,44	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	6,22	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - lesen strop sonda SM7											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,17	x	20	kN/m ³	=	3,40	kN/m ²
plohi					0,05	x	7	kN/m ³	=	0,35	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	4,41	kN/m²
specifična teža kamnitega zidu:					g =	20,00	kN/m³				
specifična teža opečnega zidu:					g =	16,00	kN/m³				
specifična teža kamnitih stebrov:					g =	25,00	kN/m³				

SHEMA ZIDOV PRITLIČJE

Zid : 1 in 2

Streha	1,00	x	1,50	x	2,63	=	3,95 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,70	x	3,30	x	20,00	=	46,20 kN/m

100,50 kN/m

Zid : 3 do 8

Streha	1,00	x	6,78	x	2,63	=	17,83 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,75	x	2,27	=	3,97 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,70	x	4,41	=	7,50 kN/m
Stena pritličja	1,00	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,76	x	3,30	x	20,00	=	50,16 kN/m

111,46 kN/m

Zid : 9

Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,50	x	11,30	=	39,53 kN/m
Stena pritličja	0,89	x	1,60	x	20,00	=	28,48 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m

134,17 kN/m

Zid : 10 do 12

Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	6,22	=	18,65 kN/m
Stena pritličja	0,47	x	1,60	x	16,00	=	12,03 kN/m

30,68 kN/m

Zid : 13 do 18

Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,60	x	1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m

73,83 kN/m

Zid : 19 do 23

Streha	1,00	x	2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,30	x	2,27	=	7,49 kN/m
Strop nad pritličjem	1,60	x	3,50	x	4,41	=	24,70 kN/m
Stena pritličja	0,96	x	1,60	x	20,00	=	30,72 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

117,67 kN/m

Zid : 24 in 25

Streha	1,00	x	1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	6,22	=	15,54 kN/m
Stena pritličja	1,38	x	1,60	x	20,00	=	44,16 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

120,91 kN/m

Zid : 26 in 27

Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,37	x	1,60	x	16,00	=	9,47 kN/m
Stena nadstropja	0,37	x	3,30	x	16,00	=	19,54 kN/m

43,25 kN/m

Zid : 28 do 32

Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,81	x	1,60	x	20,00	=	25,92 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m

							103,99 kN/m
Zid : 33 do 36							
Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,60	x	11,30	=	18,07 kN/m
Stena pritličja	0,85	x	1,60	x	20,00	=	27,20 kN/m
Stena nadstropja	0,79	x	3,30	x	20,00	=	52,14 kN/m
							109,99 kN/m
Zid : 37							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,60	x	11,30	=	18,07 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,92	x	3,30	x	20,00	=	60,72 kN/m
							119,76 kN/m
Zid : 38							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,92	x	3,30	x	20,00	=	60,72 kN/m
							125,21 kN/m
Zid : 39 in 40							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,27	=	3,41 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	1,05	x	1,60	x	20,00	=	33,60 kN/m
Stena nadstropja	0,71	x	3,30	x	20,00	=	46,86 kN/m
							103,44 kN/m
Zid : 41 in 42							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,30	x	11,30	=	25,98 kN/m
Stena pritličja	0,33	x	1,60	x	16,00	=	8,45 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
							59,70 kN/m
Zid : 43 in 44							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,45	x	1,60	x	20,00	=	14,40 kN/m
Stena nadstropja	0,45	x	3,30	x	20,00	=	29,70 kN/m
							85,98 kN/m
Zid : 45 do 48							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,20	x	2,27	=	4,99 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,72	x	3,30	x	20,00	=	47,52 kN/m
							107,32 kN/m
Zid : 49							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							112,82 kN/m
Zid : 50 do 51							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Strop nad pritličjem	1,40	x	2,00	x	11,30	=	31,63 kN/m
Stena pritličja	0,90	x	1,60	x	20,00	=	28,80 kN/m

Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							130,20 kN/m
Zid : 52							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,25	x	1,60	x	16,00	=	6,40 kN/m
							17,70 kN/m
Zid : 53							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	5,50	x	2,27	=	12,49 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	5,50	x	4,41	=	24,26 kN/m
Stena pritličja	0,98	x	1,60	x	20,00	=	31,36 kN/m
Stena nadstropja	0,66	x	3,30	x	20,00	=	43,56 kN/m
							119,55 kN/m
Zid : 54							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,50	x	2,27	=	10,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	4,00	x	4,41	=	17,64 kN/m
Stena pritličja	0,47	x	1,60	x	20,00	=	15,04 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							100,96 kN/m
Zid : 55 in 56							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	0,75	x	2,24	=	1,68 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	4,00	x	4,41	=	17,64 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							106,90 kN/m
Zid : 57 in 58							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	1,10	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
							48,94 kN/m
Zid : 59 in 60							
Streha			3,50	x	2,07	=	7,24 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,50	x	2,24	=	5,60 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	6,22	=	9,32 kN/m
Stena pritličja	0,93	x	1,60	x	20,00	=	29,76 kN/m
Stena nadstropja	0,69	x	3,30	x	20,00	=	45,54 kN/m
							97,46 kN/m
Zid : 61 in 62							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,24	=	4,48 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,57	x	3,30	x	20,00	=	37,62 kN/m
							80,34 kN/m
Zid : 63 do 65							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	0,50	x	6,22	=	3,11 kN/m
Stena pritličja	0,87	x	1,60	x	20,00	=	27,84 kN/m
Stena nadstropja	0,34	x	3,30	x	16,00	=	17,95 kN/m
							57,04 kN/m
Zid : 66							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	5,37	=	16,10 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,74	x	1,60	x	20,00	=	23,68 kN/m
Stena nadstropja	0,74	x	3,30	x	20,00	=	48,84 kN/m
							110,82 kN/m
Zid : 67							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	5,37	=	21,46 kN/m

Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	10,66	=	15,99 kN/m
Stena pritličja	0,52	x	1,60	x	20,00	=	16,64 kN/m
Stena nadstropja	0,58	x	3,30	x	16,00	=	30,62 kN/m
89,97 kN/m							
Zid : 68							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,41	x	1,30	x	16,00	=	8,53 kN/m
Stena nadstropja	0,26	x	3,30	x	16,00	=	13,73 kN/m
40,35 kN/m							
Zid : 69 in 70							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,34	x	1,60	x	16,00	=	8,70 kN/m
19,36 kN/m							
Zid : 71 in 72							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,50	x	1,60	x	20,00	=	16,00 kN/m
Stena nadstropja	0,42	x	3,30	x	16,00	=	22,18 kN/m
56,38 kN/m							
Zid : 73 in 74							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,42	x	1,60	x	16,00	=	10,75 kN/m
21,41 kN/m							
Zid : 75 in 76							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,56	x	1,60	x	20,00	=	17,92 kN/m
28,58 kN/m							
Zid : 77 in 78							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,58	x	1,60	x	20,00	=	18,56 kN/m
29,22 kN/m							
Zid : 79							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	4,91	=	9,82 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,36	x	1,60	x	16,00	=	9,22 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m
92,42 kN/m							
Zid : 80 do 83							
Streha			4,50	x	2,63	=	11,84 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,27	=	3,41 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	16,00	=	13,82 kN/m
Stena nadstropja	0,47	x	3,30	x	16,00	=	24,82 kN/m
70,82 kN/m							
Zid : 84							
Streha			5,00	x	2,63	=	13,15 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	2,24	=	7,84 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,50	x	11,30	=	39,53 kN/m
Stena pritličja	0,80	x	1,60	x	20,00	=	25,60 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m
129,02 kN/m							
Zid : 85 in 86							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,35	x	1,60	x	16,00	=	8,96 kN/m
Stena nadstropja	0,52	x	3,30	x	16,00	=	27,46 kN/m
65,76 kN/m							

Zid : 87 do 89

Streha	1,00	x	4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,30	x	20,00	=	19,76 kN/m
Stena nadstropja	0,77	x	3,30	x	20,00	=	50,82 kN/m
104,76 kN/m							

Zid : 90 in 91

Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,50	x	1,60	x	16,00	=	12,80 kN/m
Stena nadstropja	0,50	x	3,30	x	16,00	=	26,40 kN/m
71,17 kN/m							

Zid : 92 in 93

Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	17,28 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
52,34 kN/m							

Zid : 94

Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Stena pritličja	0,43	x	1,60	x	16,00	=	11,01 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
35,41 kN/m							

Zid : 95

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,70	x	3,30	x	20,00	=	46,20 kN/m
92,70 kN/m							

Zid : 96 in 97

Streha			2,50	x	2,63	=	6,58 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	0,75	x	10,66	=	8,00 kN/m
Stena pritličja	0,67	x	1,60	x	20,00	=	21,44 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m
92,88 kN/m							

Zid : 98

Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,77	x	3,30	x	20,00	=	50,82 kN/m
118,49 kN/m							

Zid : 99 in 100

Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	1,00	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
125,84 kN/m							

Zid : 101 in 102

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	11,30	=	33,89 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	17,28 kN/m
Stena nadstropja	0,54	x	3,30	x	20,00	=	35,64 kN/m
109,43 kN/m							

Zid : 103 do 107

Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	11,30	=	33,89 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,89	x	3,30	x	20,00	=	58,74 kN/m

144,69 kN/m

Zid : 108

Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,89	x	1,60	x	20,00	=	28,48 kN/m

56,72 kN/m

Zid : 109

Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,30	x	1,60	x	16,00	=	7,68 kN/m

18,34 kN/m

Zid : 110 do 113

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,46	x	1,60	x	16,00	=	11,78 kN/m
Stena nadstropja	0,46	x	3,30	x	16,00	=	24,29 kN/m

65,40 kN/m

Zid : 114 do 116

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,80	x	1,60	x	20,00	=	25,60 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

112,30 kN/m

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	0,90	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,04	2,00	200,00	800,00
4	kamen	0,30	15,00	400,00	6000,00

injektiran kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
opečni zid	$\gamma_m =$	1,20
kamen	$\gamma_m =$	1,20
nov beton	$\gamma_m =$	1,00

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,15	1,17	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,75	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,03	1,67	200,00	800,00
4	kamen	0,25	12,50	400,00	6000,00
5	beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

5 PODATKI

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	s ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	m _i	Material	A _x (m ²)	A _y (m ²)	Izkoristek zidu
1	0,80	1,83	0,71	18,28	0,39	90,00	1000,00	0,179	0,07	0,75	1,50	2	1,29	0,00	23,89%
2	0,80	2,28	0,70	21,28	0,47	90,00	1000,00	0,173	0,07	0,75	1,50	2	1,60	0,00	23,09%
3	3,00	3,30	1,00	24,04	3,89	90,00	1000,00	0,121	0,07	0,75	1,50	2	3,30	0,00	16,08%
4	3,00	4,04	1,00	28,22	3,93	90,00	1000,00	0,119	0,07	0,75	1,50	2	4,04	0,00	15,82%
5	3,00	4,14	1,00	32,31	3,96	90,00	1000,00	0,118	0,07	0,75	1,50	2	4,14	0,00	15,80%
6	3,00	1,98	0,99	35,88	3,99	90,00	1000,00	0,127	0,07	0,75	1,50	2	1,96	0,00	16,91%
7	3,00	3,59	1,00	38,67	4,01	90,00	1000,00	0,120	0,07	0,75	1,50	2	3,59	0,00	15,94%
8	3,00	2,58	0,99	42,27	4,04	90,00	1000,00	0,124	0,07	0,75	1,50	2	2,55	0,00	16,58%
9	3,10	4,89	0,89	19,85	7,68	90,00	1000,00	0,151	0,07	0,75	1,50	2	4,35	0,00	20,10%
10	2,00	1,68	0,47	37,71	8,01	200,00	800,00	0,082	0,03	1,67	1,50	3	0,79	0,00	4,94%
11	2,00	1,43	0,47	40,14	8,01	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	1,50	3	0,67	0,00	5,70%
12	2,00	2,21	0,47	42,39	8,01	200,00	800,00	0,071	0,03	1,67	1,50	3	1,04	0,00	4,29%
13	1,10	1,60	0,70	1,35	10,91	90,00	1000,00	0,153	0,07	0,75	1,50	2	1,12	0,00	20,39%
14	1,10	1,09	0,70	4,12	10,84	90,00	1000,00	0,174	0,07	0,75	1,50	2	0,76	0,00	23,22%
15	1,40	1,72	0,70	5,53	10,81	90,00	1000,00	0,139	0,07	0,75	1,50	2	1,20	0,00	18,56%
16	3,10	2,76	0,70	8,87	10,72	90,00	1000,00	0,126	0,07	0,75	1,50	2	1,93	0,00	16,86%
17	2,00	2,06	0,69	11,28	10,67	90,00	1000,00	0,191	0,07	0,75	1,50	2	1,42	0,00	25,42%
18	2,00	1,89	0,70	16,48	10,53	90,00	1000,00	0,195	0,07	0,75	1,50	2	1,32	0,00	26,04%
19	3,10	5,15	0,92	19,72	11,97	90,00	1000,00	0,128	0,07	0,75	1,50	2	4,74	0,00	17,05%
20	3,10	3,30	0,96	23,92	11,79	90,00	1000,00	0,156	0,07	0,75	1,50	2	3,17	0,00	20,80%
21	3,10	2,88	0,96	28,79	11,82	90,00	1000,00	0,160	0,07	0,75	1,50	2	2,76	0,00	21,39%
22	3,10	3,74	0,82	32,10	11,92	90,00	1000,00	0,178	0,07	0,75	1,50	2	3,07	0,00	23,79%
23	2,10	1,10	0,82	36,35	11,95	90,00	1000,00	0,262	0,07	0,75	1,50	2	0,90	0,00	34,96%
24	3,10	2,70	1,33	38,00	12,20	90,00	1000,00	0,108	0,07	0,75	1,50	2	3,59	0,00	14,37%
25	3,10	3,07	1,42	41,88	12,24	90,00	1000,00	0,099	0,07	0,75	1,50	2	4,36	0,00	13,20%
26	3,10	5,50	0,37	18,38	14,02	200,00	800,00	0,121	0,03	1,67	1,50	3	2,04	0,00	7,23%
27	0,40	0,98	0,37	21,98	13,84	200,00	800,00	0,138	0,03	1,67	1,50	3	0,36	0,00	8,30%
28	1,15	1,56	0,82	1,52	16,20	90,00	1000,00	0,176	0,07	0,75	1,50	2	1,28	0,00	23,52%
29	1,15	1,27	0,81	4,16	16,13	90,00	1000,00	0,190	0,07	0,75	1,50	2	1,03	0,00	25,34%
30	1,10	1,91	0,80	5,75	16,09	90,00	1000,00	0,165	0,07	0,75	1,50	2	1,53	0,00	22,05%
31	1,10	2,62	0,80	9,06	16,00	90,00	1000,00	0,156	0,07	0,75	1,50	2	2,10	0,00	20,77%
32	2,00	2,05	0,74	11,40	15,97	90,00	1000,00	0,250	0,07	0,75	1,50	2	1,52	0,00	33,36%
33	2,00	2,87	0,79	17,06	15,98	90,00	1000,00	0,287	0,07	0,75	1,50	2	2,27	0,00	38,23%
34	2,00	1,98	0,84	22,37	15,98	90,00	1000,00	0,323	0,07	0,75	1,50	2	1,66	0,00	43,12%
35	2,00	1,97	0,85	27,28	15,88	90,00	1000,00	0,321	0,07	0,75	1,50	2	1,67	0,00	42,83%
36	2,00	2,02	0,85	32,18	15,78	90,00	1000,00	0,334	0,07	0,75	1,50	2	1,72	0,00	44,58%
37	3,10	5,25	0,87	39,32	15,51	90,00	1000,00	0,184	0,07	0,75	1,50	2	4,57	0,00	24,47%
38	3,10	3,60	0,80	43,80	15,72	90,00	1000,00	0,157	0,07	0,75	1,50	2	2,88	0,00	20,87%
39	1,10	1,05	1,09	0,57	11,49	90,00	1000,00	0,141	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,14	18,80%
40	3,10	0,98	3,30	0,68	14,57	90,00	1000,00	0,120	0,07	0,75	1,50	2	0,00	3,23	15,99%
41	2,10	0,33	0,75	4,68	11,21	200,00	800,00	0,321	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,25	19,25%
42	2,10	0,33	3,37	4,75	14,43	200,00	800,00	0,212	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,11	12,72%
43	1,90	0,45	1,85	10,27	11,61	90,00	1000,00	0,264	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,83	35,25%
44	1,90	0,45	2,00	10,35	14,96	90,00	1000,00	0,260	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,90	34,65%
45	1,90	0,76	2,25	17,36	1,50	90,00	1000,00	0,185	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,71	24,68%
46	3,10	0,76	3,62	17,39	5,85	90,00	1000,00	0,169	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,75	22,52%
47	0,60	0,76	1,54	17,41	8,42	90,00	1000,00	0,172	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,17	22,98%
48	0,60	0,76	0,62	17,42	10,20	90,00	1000,00	0,303	0,07	0,75	1,50	2	0,47	0,00	40,39%
49	3,10	0,76	3,37	22,39	2,19	90,00	1000,00	0,150	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,56	19,97%
50	3,10	0,85	3,79	22,37	5,78	90,00	1000,00	0,154	0,07	0,75	1,50	2	0,00	3,22	20,48%
51	3,10	1,03	4,11	22,28	9,73	90,00	1000,00	0,126	0,07	0,75	1,50	2	0,00	4,23	16,85%
52	2,00	0,25	0,71	22,47	13,47	90,00	1000,00	0,110	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,18	14,62%
53	3,10	0,98	7,97	30,23	7,92	90,00	1000,00	0,122	0,07	0,75	1,50	2	0,00	7,81	16,33%
54	3,10	0,47	4,00	36,87	6,00	90,00	1000,00	0,215	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,88	28,64%
55	1,90	0,54	0,89	36,90	8,44	90,00	1000,00	0,378	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,48	50,42%
56	1,90	0,54	1,47	36,90	11,22	90,00	1000,00	0,303	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,79	40,40%
57	2,00	1,10	1,43	36,67	12,67	90,00	1000,00	0,065	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,57	8,71%
58	2,00	1,10	0,95	36,67	15,15	90,00	1000,00	0,077	0,07	0,75	1,50	2	1,05	0,00	10,24%
59	0,90	0,94	2,72	43,54	5,41	90,00	1000,00	0,118	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,56	15,76%
60	3,10	0,92	4,72	43,45	9,88	90,00	1000,00	0,114	0,07	0,75	1,50	2	0,00	4,34	15,26%
61	0,60	0,77	1,31	43,46	12,90	90,00	1000,00	0,135	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,01	18,05%
62	0,60	0,75	1,39	43,43	15,01	90,00	1000,00	0,139	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,04	18,50%
63	3,10	2,30	0,87	46,07	15,24	90,00	1000,00	0,066	0,07	0,75	1,50	2	2,00	0,00	8,74%
64	3,10	0,78	0,76	45,25	15,50	90,00	1000,00	0,077	0,07	0,75	1,50	2	0,59	0,00	10,26%
65	3,10	0,48	0,85	47,00	15,71	90,00	1000,00	0,112	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,41	14,91%
66	2,50	1,45	0,74	47,56	16,18	90,00	1000,00	0,217	0,07	0,75	1,50	2	1,07	0,00	28,92%
67	3,10	3,00	0,52	40,04	18,72	90,00	1000,00	0,173	0,07	0,75	1,50	2	1,56	0,00	23,07%
68	3,10	2,20	0,41	37,15	20,45	200,00	800,00	0,098	0,03	1,67	1,50	3	0,90	0,00	5,90%
69	1,90	0,66	0,34	36,14	21,98	200,00	800,00	0,105	0,03	1,67	1,50	3	0,22	0,00	6,32%
70	1,90	0,62	0,34	37,67	22,21	200,00	800,00	0,101	0,03	1,67	1,50	3	0,21	0,00	6,06%
71	1,90	0,61	0,50	38,29	22,23	90,00	1000,00	0,235	0,07	0,75	1,50	2	0,31	0,00	31,30%
72	1,90	1,08	0,50	40,45	22,56	90,00	1000,00	0,181	0,07	0,75	1,50	2	0,54	0,00	24,08%
73	1,80	0,55	0,42	35,67	24,52	90,00	1000,00	0,102	0,07	0,75	1,50	2	0,23	0,00	13,59%
74	1,80	0,51	0,42	37,29	24,75	90,00	1000,00	0,105	0,07	0,75	1,50	2	0,21	0,00	13,99%
75	1,90	0,68	0,56	37,87	24,90	90,00	1000,00	0,100	0,07	0,75	1,50	2	0,38	0,00	13,31%
76	1,90	1,03	0,56	40,02	25,21	90,00	1000,00	0,083	0,07	0,75	1,50	2	0,58	0,00	11,03%
77	1,00	1,12	0,59	37,60	28,44	90,00	1000,00	0,068	0,07	0,75	1,50	2	0,66	0,00	9,08%
78	1,00	1,07	0,57	39,52	28,69	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	2	0,61	0,00	9,45%
79	3,10	6,44	0,36	43,19	29,51	200,00	800,00	0,257	0,03	1,67	1,50	3	2,32	0,00	15,43%
80	0,70	1,05	0,54	46,99	29,26	200,00	800,00	0,150	0,03	1,67	1,50	3	0,57	0,00	8,99%
81	0,70	0,													

5 PODATKI

91	2,30	2,12	0,50	50,11	41,91	200,00	800,00	0,211	0,03	1,67	1,50	3	1,06	0,00	12,69%
92	0,50	0,47	0,55	36,02	20,54	200,00	800,00	0,172	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,26	10,33%
93	0,50	0,47	0,52	35,84	21,67	200,00	800,00	0,422	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,24	25,32%
94	3,10	0,43	4,02	35,12	26,47	200,00	800,00	0,113	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,73	6,76%
95	3,10	0,66	2,15	38,40	19,57	90,00	1000,00	0,140	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,42	18,73%
96	3,10	0,66	1,65	38,10	21,44	90,00	1000,00	0,141	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,09	18,76%
97	3,10	0,67	3,61	37,29	26,57	90,00	1000,00	0,142	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,42	18,94%
98	3,10	0,92	3,68	41,78	17,11	90,00	1000,00	0,129	0,07	0,75	1,50	2	0,00	3,39	17,27%
99	3,10	0,92	3,75	41,25	20,79	90,00	1000,00	0,177	0,07	0,75	1,50	2	0,00	3,45	23,59%
100	3,10	1,08	3,79	40,27	27,16	90,00	1000,00	0,157	0,07	0,75	1,50	2	0,00	4,09	20,91%
101	2,00	0,54	0,49	40,69	35,03	400,00	6000,00	1,055	0,25	12,50	1,50	4	0,26	0,00	8,44%
102	2,00	0,54	0,49	40,38	37,05	400,00	6000,00	1,075	0,25	12,50	1,50	4	0,26	0,00	8,60%
103	0,70	0,90	1,67	48,16	17,10	90,00	1000,00	0,216	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,50	28,75%
104	0,70	0,92	1,97	47,76	20,06	90,00	1000,00	0,249	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,81	33,21%
105	0,70	0,92	1,93	47,35	23,15	90,00	1000,00	0,249	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,78	33,25%
106	0,70	0,92	1,91	46,92	26,19	90,00	1000,00	0,250	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,76	33,37%
107	0,70	0,92	1,67	46,49	29,14	90,00	1000,00	0,212	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,54	28,25%
108	3,10	0,89	8,85	45,22	36,59	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	2	0,00	7,88	9,55%
109	2,00	0,30	1,76	49,47	30,45	200,00	800,00	0,087	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,53	5,21%
110	1,90	0,47	1,86	52,88	31,03	200,00	800,00	0,177	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,87	10,64%
111	1,90	0,46	2,51	52,39	34,23	200,00	800,00	0,204	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,15	12,24%
112	1,90	0,46	1,62	51,89	37,41	200,00	800,00	0,240	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,75	14,38%
113	1,90	0,46	2,78	51,38	40,72	200,00	800,00	0,170	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,28	10,22%
114	2,00	0,80	2,14	36,63	31,94	90,00	1000,00	0,246	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,71	32,80%
115	2,00	0,80	2,68	36,13	35,49	90,00	1000,00	0,200	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,14	26,61%
116	2,00	0,80	1,70	35,65	38,81	90,00	1000,00	0,190	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,36	25,32%
						Površina zidov v X smeri =		13,81	%				113,42	89,62	
						Površina zidov v Y smeri =		10,91	%						

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_1 * 2,5)/q) * k$ BSC = 0,375	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,222	Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri: 0,543 Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri: 0,346	SRC _{idx} = 0,491 SRC _{idy} = 0,318
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,152		
Faktor obnašanja konstrukciji	$q = 1,500$					
Faktor pomembnosti objekta	$g_1 = 1,000$					

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,625$$

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri: 6,744

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri: 4,301

Nosilnosti zidov na meji elastičnosti etaže in etažna prečna sila

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	σ ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	μ _i	K _{xxi}	K _{yxi}	C _i	b _x	b _y	H _{uxxi}	H _{uyxi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}	H _{uABx}	H _{uABy}	d _{uxi} (mm)	d _{uyi} (mm)	F _{uxi}	F _{uyi}	si*Ai*xi	si*Ai
1	1,10	1,85	0,70	18,27	0,39	90,00	1000,00	0,075	0,07	0,75	1,50	86,01	74,50	0,90	1,10	1,50	0,1028	0,0754	0,1464	0,0554	0,1464	0,0554	1,7025	0,7438	0,0498	0,0321	1,766	0,097
2	1,10	1,94	0,70	21,46	0,48	90,00	1000,00	0,074	0,07	0,75	1,50	90,41	78,12	0,90	1,10	1,50	0,1077	0,0790	0,1601	0,0578	0,1601	0,0578	1,7710	0,7395	0,0524	0,0339	2,162	0,101
3	1,70	2,05	0,76	23,46	3,77	90,00	1000,00	0,088	0,07	0,75	1,50	65,36	49,98	0,90	1,10	1,50	0,1295	0,0950	0,1463	0,0542	0,1463	0,0542	2,2378	1,0850	0,0381	0,0218	3,224	0,137
4	1,70	1,94	0,75	27,01	3,80	90,00	1000,00	0,115	0,07	0,75	1,50	60,70	46,34	0,90	1,10	1,50	0,1312	0,0962	0,1622	0,0627	0,1622	0,0627	2,6720	1,3531	0,0354	0,0204	4,537	0,168
5	1,70	0,94	0,76	29,96	3,92	90,00	1000,00	0,117	0,07	0,75	1,50	25,31	22,92	0,90	1,10	1,50	0,0647	0,0475	0,0391	0,0316	0,0391	0,0316	1,5436	1,3783	0,0148	0,0101	2,509	0,084
6	1,70	1,08	0,76	30,97	3,83	90,00	1000,00	0,107	0,07	0,75	1,50	30,54	26,33	0,90	1,10	1,50	0,0723	0,0530	0,0480	0,0337	0,0480	0,0337	1,5705	1,2817	0,0178	0,0117	2,728	0,088
7	1,70	1,89	0,76	33,93	3,85	90,00	1000,00	0,113	0,07	0,75	1,50	59,75	46,08	0,90	1,10	1,50	0,1287	0,0944	0,1535	0,0617	0,1535	0,0617	2,5696	1,3397	0,0348	0,0206	5,518	0,163
8	1,70	0,66	0,76	36,67	3,88	90,00	1000,00	0,134	0,07	0,75	1,50	14,78	16,09	0,90	1,50	1,10	0,0348	0,0475	0,0215	0,0247	0,0215	0,0247	1,4516	1,5350	0,0086	0,0072	2,467	0,067
9	1,70	1,91	0,76	37,95	3,89	90,00	1000,00	0,088	0,07	0,75	1,50	60,45	46,57	0,90	1,10	1,50	0,1206	0,0885	0,1267	0,0504	0,1267	0,0504	2,0964	1,0829	0,0352	0,0210	4,850	0,128
10	1,70	1,83	0,76	41,28	3,91	90,00	1000,00	0,151	0,07	0,75	1,50	57,63	44,62	0,90	1,10	1,50	0,1371	0,1005	0,1806	0,0750	0,1806	0,0750	3,1339	1,6811	0,0336	0,0202	8,671	0,210
11	3,50	3,31	0,80	19,04	7,72	90,00	1000,00	0,062	0,07	0,75	1,50	52,35	23,30	0,90	1,10	1,50	0,2010	0,1474	0,1434	0,0347	0,1434	0,0347	2,7396	1,4879	0,0307	0,0101	3,149	0,165
12	0,80	1,25	0,69	1,00	10,92	90,00	1000,00	0,112	0,07	0,75	1,50	78,45	73,45	0,90	1,10	1,50	0,0770	0,0564	0,1282	0,0708	0,1282	0,0564	1,6343	0,7685	0,0463	0,0304	0,096	0,096
13	0,80	1,15	0,70	4,10	10,84	90,00	1000,00	0,114	0,07	0,75	1,50	72,83	68,74	0,90	1,10	1,50	0,0724	0,0531	0,1121	0,0683	0,1121	0,0531	1,5399	0,7719	0,0430	0,0286	0,377	0,092
14	0,80	1,82	0,69	5,58	10,81	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	116,05	106,95	0,90	1,10	1,50	0,1012	0,0742	0,2017	0,0765	0,2017	0,0742	1,7377	0,6940	0,0685	0,0447	0,553	0,099
15	3,50	5,87	0,69	10,30	10,69	90,00	1000,00	0,076	0,07	0,75	1,50	84,54	29,63	0,90	1,10	1,50	0,3229	0,2368	0,4626	0,0544	0,4626	0,0544	5,4722	1,8355	0,0499	0,0125	3,159	0,307
16	3,50	3,13	0,69	16,18	10,54	90,00	1000,00	0,078	0,07	0,75	1,50	42,31	15,80	0,90	1,10	1,50	0,1734	0,1271	0,1346	0,0297	0,1346	0,0297	3,1804	1,8779	0,0250	0,0068	2,716	0,168
17	3,50	4,12	0,60	19,08	12,16	90,00	1000,00	0,054	0,07	0,75	1,50	50,25	14,91	0,90	1,10	1,50	0,1817	0,1332	0,1467	0,0214	0,1467	0,0214	2,9195	1,4327	0,0298	0,0064	2,564	0,134
18	2,00	1,37	0,74	23,13	11,97	90,00	1000,00	0,103	0,07	0,75	1,50	32,78	24,56	0,90	1,10	1,50	0,0881	0,0646	0,0616	0,0333	0,0616	0,0333	1,8782	1,3538	0,0194	0,0107	2,408	0,104
19	2,00	2,97	0,75	26,59	11,96	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	80,78	54,48	0,90	1,10	1,50	0,1753	0,1286	0,2157	0,0545	0,2157	0,0545	2,6697	0,9997	0,0478	0,0239	4,272	0,161
20	2,00	1,34	0,75	29,76	11,94	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	32,29	24,58	0,90	1,10	1,50	0,0790	0,0579	0,0437	0,0245	0,0437	0,0245	1,3537	0,9955	0,0191	0,0109	2,147	0,072
21	2,00	2,71	0,75	31,79	11,92	90,00	1000,00	0,062	0,07	0,75	1,50	73,23	49,71	0,90	1,10	1,50	0,1540	0,1129	0,1566	0,0433	0,1566	0,0433	2,1384	0,8718	0,0433	0,0221	4,004	0,126
22	2,00	2,83	0,75	35,58	11,90	90,00	1000,00	0,061	0,07	0,75	1,50	76,72	51,91	0,90	1,10	1,50	0,1604	0,1177	0,1692	0,0449	0,1692	0,0449	2,2060	0,8640	0,0454	0,0233	4,635	0,130
23	2,00	2,12	0,75	38,05	11,88	90,00	1000,00	0,066	0,07	0,75	1,50	55,89	38,89	0,90	1,10	1,50	0,1223	0,0897	0,1014	0,0359	0,1014	0,0359	1,8146	0,9227	0,0331	0,0175	3,992	0,105
24	0,80	1,34	0,75	40,92	11,86	90,00	1000,00	0,105	0,07	0,75	1,50	91,77	86,81	0,90	1,10	1,50	0,0880	0,0645	0,1522	0,0852	0,1522	0,0645	1,6587	0,7435	0,0543	0,0393	4,325	0,106
25	3,50	3,97	0,37	19,28	13,98	200,00	800,00	0,054	0,03	1,67	1,50	60,20	3,56	0,90	1,10	1,50	0,0650	0,0477	0,0876	0,0082	0,0876	0,0082	1,4560	2,2938	0,0358	0,0015	1,540	0,080
26	0,80	1,43	0,73	1,34	16,26	90,00	1000,00	0,082	0,07	0,75	1,50	95,62	89,78	0,90	1,10	1,50	0,0849	0,0623	0,1356	0,0692	0,1356	0,0623	1,4186	0,6935	0,0571	0,0372	0,114	0,085
27	3,50	3,08	0,73	5,32	16,16	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	43,93	17,69	0,90	1,10	1,50	0,1762	0,1292	0,1271	0,0301	0,1271	0,0301	2,8933	1,7030	0,0262	0,0074	0,848	0,160
28	3,50	2,85	0,73	8,95	16,06	90,00	1000,00	0,056	0,07	0,75	1,50	40,05	16,37	0,90	1,10	1,50	0,1539	0,1129	0,0877	0,0225	0,0877	0,0225	2,1896	1,3725	0,0239	0,0069	1,041	0,116
29	3,50	2,98	0,65	11,86	16,03	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	37,62	13,08	0,90	1,10	1,50	0,1521	0,1115	0,1066	0,0232	0,1066	0,0232	2,8327	1,7775	0,0224	0,0055	1,640	0,138
30	3,50	2,60	0,67	16,04	16,03	90,00	1000,00	0,070	0,07	0,75	1,50	32,86	12,25	0,90	1,10	1,50	0,1363	0,0999	0,0826	0,0213	0,0826	0,0213	2,5131	1,7370	0,0196	0,0053	1,968	0,123
31	1,70	1,67	0,67	18,17	16,06	90,00	1000,00	0,096	0,07	0,75	1,50	45,80	33,29	0,90	1,10	1,50	0,0953	0,0699	0,0920	0,0369	0,0920	0,0369	2,0096	1,1093	0,0273	0,0143	1,953	0,107
32	1,70	3,26	0,73	22,24	16,02	90,00	1000,00	0,089	0,07	0,75	1,50	102,89	74,64	0,90	1,10	1,50	0,1981	0,1453	0,3568	0,0799	0,3568	0,0799	3,4676	1,0705	0,0614	0,0324	4,692	0,211
33	1,70	3,30	0,79	27,11	15,91	90,00	1000,00	0,081	0,07	0,75	1,50	112,77	85,37	0,90	1,10	1,50	0,2119	0,1554	0,3674	0,0879	0,3674	0,0879	3,2577	1,0302	0,0672	0,0375	5,755	0,212
34	1,70	3,30	0,78	31,99	15,81	90,00	1000,00	0,083	0,07	0,75	1,50	111,34	83,73	0,90	1,10	1,50	0,2101	0,1541	0,3675	0,0869	0,3675	0,0869	3,3003	1,0373	0,0664	0,0372	6,805	0,213
35	1,70	4,13	0,78	37,30	15,67	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	140,34	104,79	0,90	1,10	1,50	0,2595	0,1903	0,5515	0,1042	0,5515	0,1042	3,9298	0,9940	0,0836	0,0471	9,460	0,254
36	2,00	2,65	0,92	42,51	15,45	90,00	1000,00	0,064	0,07	0,75	1,50	87,68	67,50	0,90	1,10	1,50	0,1863	0,1366	0,1895	0,0658	0,1895	0,0658	2,1612	0,9746	0,0522	0,0307	6,648	0,156
37	2,50	0,71	1,73	0,41	11,81	90,00	1000,00	0,069	0,07	0,75	1																	

6 POTRESNA ANALIZA

54	2,00	0,80	0,74	45,08	15,84	90,00	1000,00	0,139	0,07	0,75	1,50	15,12	14,34	0,90	1,10	1,50	0,0567	0,0416	0,0268	0,0248	0,0268	0,0248	1,7711	1,7265	0,0090	0,0066	3,701	0,082
55	2,00	1,34	0,74	47,61	16,18	90,00	1000,00	0,093	0,07	0,75	1,50	31,86	24,02	0,90	1,10	1,50	0,0837	0,0614	0,0542	0,0299	0,0542	0,0299	1,7003	1,2453	0,0190	0,0110	4,395	0,092
56	3,50	2,49	0,26	37,07	20,35	90,00	1000,00	0,055	0,07	0,75	1,50	12,08	0,95	0,90	1,10	1,50	0,0476	0,0349	0,0233	0,0024	0,0233	0,0024	1,9289	2,5594	0,0073	0,0004	1,309	0,035
57	3,50	2,61	0,57	42,25	22,47	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	1,50	51,54	8,00	0,90	1,10	1,50	0,0796	0,0584	0,0993	0,0217	0,0993	0,0217	1,9268	2,7106	0,0311	0,0036	5,965	0,141
58	2,00	2,60	0,57	46,06	22,91	90,00	1000,00	0,095	0,07	0,75	1,50	53,21	28,90	0,90	1,10	1,50	0,1260	0,0924	0,1602	0,0351	0,1602	0,0351	3,0113	1,2158	0,0321	0,0132	6,504	0,141
59	2,00	0,61	0,42	38,61	22,76	90,00	1000,00	0,094	0,07	0,75	1,50	5,32	3,56	0,90	1,10	1,50	0,0217	0,0159	0,0064	0,0044	0,0064	0,0044	1,2082	1,2438	0,0032	0,0016	0,930	0,024
60	2,00	0,91	0,42	40,33	23,05	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	10,52	5,31	0,90	1,10	1,50	0,0308	0,0226	0,0123	0,0057	0,0123	0,0057	1,1693	1,0698	0,0064	0,0024	1,219	0,030
61	3,50	6,90	0,32	43,53	25,72	90,00	1000,00	0,124	0,07	0,75	1,50	46,42	4,74	0,90	1,10	1,50	0,2035	0,1492	0,4494	0,0208	0,4494	0,0208	9,6813	4,3924	0,0282	0,0022	11,881	0,273
62	3,50	4,35	0,58	42,07	29,46	200,00	800,00	0,076	0,03	1,67	1,50	105,87	13,99	0,90	1,10	1,50	0,1244	0,0913	0,2266	0,0302	0,2266	0,0302	2,1402	2,1589	0,0647	0,0064	8,034	0,191
63	2,00	1,03	0,58	45,86	30,08	90,00	1000,00	0,103	0,07	0,75	1,50	17,46	11,84	0,90	1,10	1,50	0,0520	0,0381	0,0274	0,0154	0,0274	0,0154	1,5663	1,3007	0,0107	0,0054	2,824	0,062
64	3,50	3,83	0,47	48,42	29,40	90,00	1000,00	0,063	0,07	0,75	1,50	36,30	7,48	0,90	1,10	1,50	0,1367	0,1003	0,1130	0,0139	0,1130	0,0139	3,1141	1,8553	0,0222	0,0034	5,457	0,113
65	1,25	1,86	0,47	52,12	29,87	200,00	800,00	0,069	0,03	1,67	1,50	106,54	47,12	0,90	1,10	1,50	0,0419	0,0307	0,0866	0,0219	0,0866	0,0219	0,8129	0,4644	0,0652	0,0219	3,165	0,061
66	3,50	6,70	0,65	42,87	32,13	200,00	800,00	0,062	0,03	1,67	1,50	196,23	29,46	0,90	1,10	1,50	0,2012	0,1475	0,4998	0,0485	0,4998	0,0485	2,5470	1,6460	0,1205	0,0134	11,628	0,271
67	2,00	0,75	0,52	46,58	32,55	90,00	1000,00	0,119	0,07	0,75	1,50	9,54	6,93	0,90	1,10	1,50	0,0355	0,0261	0,0147	0,0102	0,0147	0,0102	1,5389	1,4679	0,0059	0,0032	2,168	0,047
68	3,50	4,82	0,52	50,14	33,02	90,00	1000,00	0,084	0,07	0,75	1,50	51,67	12,21	0,90	1,10	1,50	0,2056	0,1508	0,2579	0,0278	0,2579	0,0278	4,9908	2,2777	0,0318	0,0056	10,575	0,211
69	1,40	1,80	0,77	36,41	39,77	90,00	1000,00	0,082	0,07	0,75	1,50	71,03	59,50	0,90	1,10	1,50	0,1129	0,0828	0,1302	0,0557	0,1302	0,0557	1,8338	0,9364	0,0442	0,0267	4,142	0,114
70	1,40	2,77	0,77	40,00	40,25	90,00	1000,00	0,089	0,07	0,75	1,50	3,92	0,44	0,90	1,10	1,50	0,1779	0,1305	0,3318	0,0922	0,3322	0,0092	8,4674	20,8211	0,0024	0,0002	7,614	0,190
71	1,40	2,50	0,77	43,99	40,77	90,00	1000,00	0,092	0,07	0,75	1,50	100,76	82,64	0,90	1,10	1,50	0,1618	0,1187	0,2766	0,0852	0,2766	0,0852	2,7448	1,0308	0,0628	0,0377	7,762	0,176
72	1,40	1,89	0,50	47,41	41,45	90,00	1000,00	0,153	0,07	0,75	1,50	48,62	31,88	0,90	1,10	1,50	0,0935	0,0686	0,1552	0,0411	0,1552	0,0411	3,1922	1,2881	0,0304	0,0147	6,845	0,144
73	1,40	1,60	0,51	50,37	41,96	200,00	800,00	0,125	0,03	1,67	1,50	83,78	37,80	0,90	1,10	1,50	0,0485	0,0356	0,1080	0,0344	0,1080	0,0344	1,2887	0,9104	0,0523	0,0175	5,145	0,102
74	2,00	0,33	0,51	35,98	20,30	200,00	800,00	0,096	0,03	1,67	1,50	1,62	3,34	0,90	1,50	1,10	0,0066	0,0090	0,0025	0,0039	0,0025	0,0039	1,5456	1,1606	0,0010	0,0015	0,580	0,016
75	2,00	0,33	0,75	35,75	21,82	200,00	800,00	0,151	0,03	1,67	1,50	2,38	8,31	0,90	1,50	1,10	0,0116	0,0159	0,0056	0,0127	0,0056	0,0127	2,3456	1,5289	0,0014	0,0037	1,332	0,037
76	3,50	0,33	1,02	35,32	24,77	200,00	800,00	0,155	0,03	1,67	1,50	0,66	4,64	0,90	1,50	1,10	0,0160	0,0218	0,0044	0,0138	0,0044	0,0138	6,7835	2,9629	0,0004	0,0021	1,837	0,052
77	3,50	0,33	1,10	34,85	27,90	200,00	800,00	0,097	0,03	1,67	1,50	0,71	5,56	0,90	1,50	1,10	0,0144	0,0196	0,0031	0,0104	0,0031	0,0104	4,4230	1,8760	0,0004	0,0025	1,228	0,035
78	1,60	0,75	0,83	38,95	16,28	200,00	800,00	0,106	0,03	1,67	1,50	33,29	36,55	0,90	1,50	1,10	0,0255	0,0348	0,0291	0,0322	0,0255	0,0322	0,7657	0,8797	0,0199	0,0165	2,579	0,066
79	3,50	0,75	2,55	38,51	19,28	90,00	1000,00	0,074	0,07	0,75	1,50	15,56	35,91	0,90	1,50	1,10	0,1111	0,1514	0,0273	0,0928	0,0273	0,0928	1,7532	2,5835	0,0093	0,0162	5,439	0,141
80	2,10	0,75	0,78	38,27	20,93	90,00	1000,00	0,085	0,07	0,75	1,50	13,16	13,53	0,90	1,50	1,10	0,0353	0,0482	0,0158	0,0164	0,0158	0,0164	1,1993	1,2124	0,0079	0,0061	1,907	0,050
81	2,10	0,75	0,75	38,04	22,49	90,00	1000,00	0,137	0,07	0,75	1,50	12,65	12,65	0,90	1,10	1,10	0,0537	0,0537	0,0225	0,0225	0,0225	0,0225	1,7824	1,7824	0,0076	0,0057	2,940	0,077
82	3,50	0,75	4,70	37,43	26,59	90,00	1000,00	0,066	0,07	0,75	1,50	28,69	72,52	0,90	1,50	1,10	0,1987	0,2710	0,0453	0,2839	0,0453	0,2839	1,5793	3,9147	0,0174	0,0326	8,674	0,232
83	3,50	0,75	2,69	36,71	31,49	90,00	1000,00	0,075	0,07	0,75	1,50	16,42	38,36	0,90	1,50	1,10	0,1177	0,1605	0,0293	0,1050	0,0293	0,1050	1,7823	2,7358	0,0101	0,0172	5,572	0,152
84	3,50	0,75	2,61	36,13	35,44	90,00	1000,00	0,077	0,07	0,75	1,50	15,93	36,96	0,90	1,50	1,10	0,1150	0,1568	0,0290	0,1010	0,0290	0,1010	1,8224	2,7332	0,0098	0,0166	5,456	0,151
85	1,40	0,75	1,60	35,63	38,85	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	50,97	60,79	0,90	1,50	1,10	0,0693	0,0945	0,0421	0,0897	0,0421	0,0897	0,8252	1,4758	0,0317	0,0272	3,096	0,087
86	1,90	0,77	0,62	41,72	17,31	90,00	1000,00	0,135	0,07	0,75	1,50	12,94	11,06	0,90	1,10	1,50	0,0453	0,0332	0,0215	0,0173	0,0215	0,0173	1,6584	1,5624	0,0077	0,0050	2,695	0,065
87	3,50	0,77	3,65	41,23	20,52	90,00	1000,00	0,057	0,07	0,75	1,50	23,62	56,34	0,90	1,50	1,10	0,1528	0,2084	0,0323	0,1531	0,0323	0,1531	1,3677	2,7183	0,0142	0,0256	6,548	0,159
88	2,10	0,77	1,17	40,74	23,70	90,00	1000,00	0,076	0,07	0,75	1,50	20,65	25,91	0,90	1,50	1,10	0,0527	0,0719	0,0225	0,0342	0,0225	0,0342	1,0913	1,3216	0,0125	0,0117	2,786	0,068
89	3,50	0,80	2,24	40,09	28,01	90,00	1000,00	0,075	0,07	0,75	1,50	15,77	32,46	0,90	1,50	1,10	0,1044	0,1423	0,0275	0,0771	0,0275	0,0771	1,7459	2,3748	0,0096	0,0147	5,362	0,134
90	2,10	0,82	1,10	39,63	31,15	90,00	1000,00	0,107	0,07	0,75	1,50	21,59	25,30	0,90	1,50	1,10	0,0583	0,0795	0,0324	0,0435	0,0324	0,0435	1,5011	1,7187	0,0132	0,0114	3,839	0,097
91	3,50	0,52	0,92	45,11	15,38	90,00	1000,00	0,049	0,07	0,75	1,50	2,33	4,92	0,90	1,50	1,10	0,0252	0,0344	0,0033	0,0058	0,0033	0,0058	1,4068	1,1803	0,0014	0,0022	1,066	0,024
92	1,60	0,87	1,50	48,17	17,02	200,00	800,00	0,078	0,03	1,67	1,50	79,75	109,89	0,90	1,50	1,10	0,0477	0,0650	0,0527	0,0908	0,0477	0,0908	0,5977	0,8263	0,0476	0,0506	4,894	0,102
93	1,60	0,89	1,59	47,78	19,89	90,00	1000,00	0,098	0,07	0,75	1,50	53,39	61,65	0,90	1,50	1,10	0,0891	0,1215	0,0673	0,1202	0,0673	0,1202	1,2602	1,9498	0,0321	0,0284	6,652	0,139
94	1,60	0,89	1,69	47,36	22,95	90,00	1000,00	0,097	0,07	0,75	1,50	56,75	66,06	0,90	1,50	1,10	0,0943	0,1285	0,0706	0,1341	0,0706	0,1341	1,2445	2,0300	0,0343	0,0304	6,906	0,146
95	1,60	0,89	1,83	46,93	26,14	90,00	1000,00	0,093	0,07	0,75	1,50	61,45	72,21	0,90	1,50	1,10	0,1009	0,1376	0,0740	0,1522	0,0740	0,1522						

6 POTRESNA ANALIZA

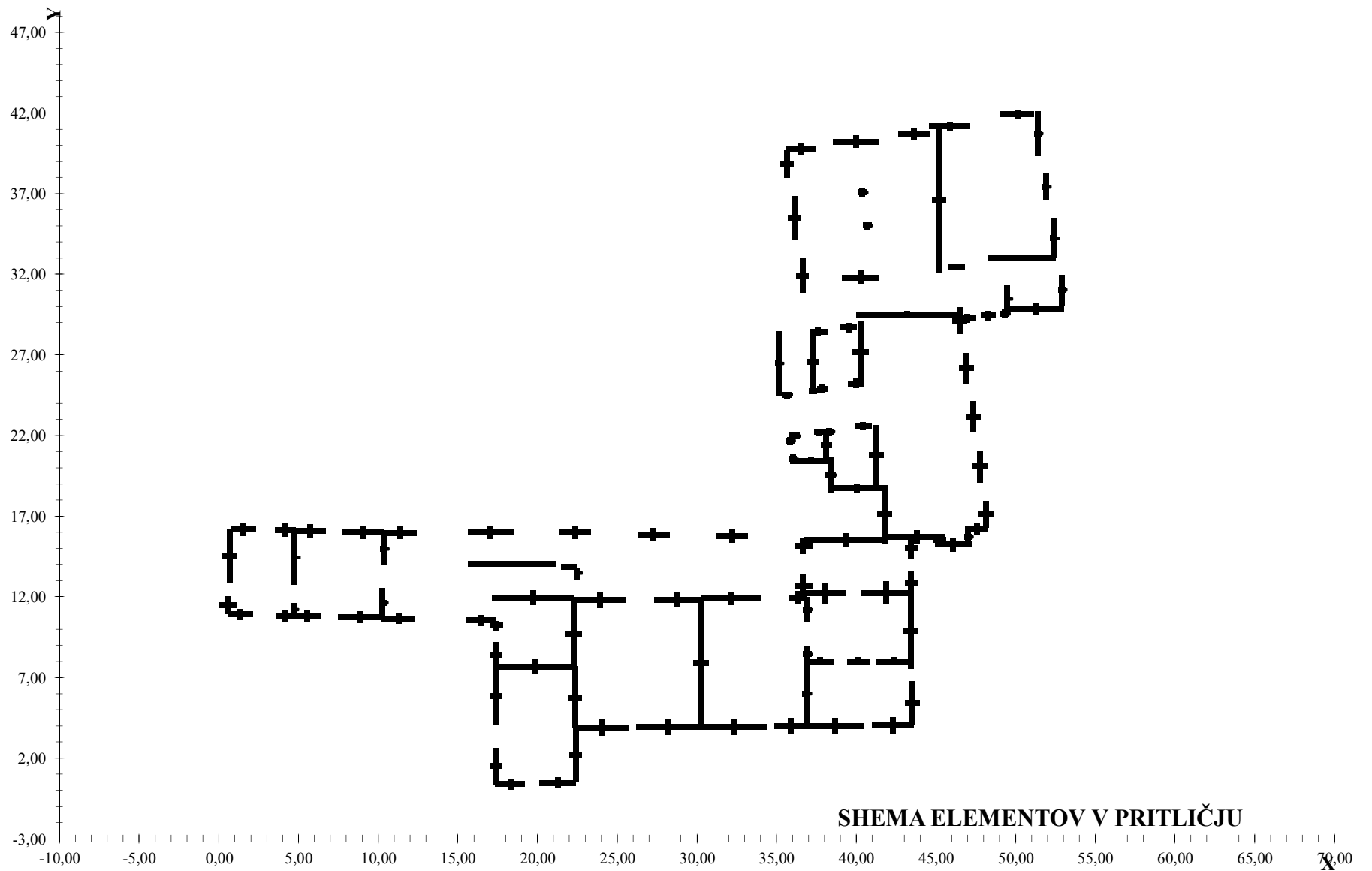
										Max. elastične deformacije zidov				Deformacije zidov na meji elastičnosti				Deformacije zidov na meji nosilnosti	
si*Ai*yi	Kyi*xi	Kxi*yi	Kxi*yi'	Kyi*xi'	d _{xi}	d _{yi}	d _{x=dx₀+d_{xi}}	d _{y=dy₀+d_{yi}}	d _{xmax}	d _{ymax}	d _{xx}	d _{yy}	d _{exi}	d _{eyi}	H _{xi}	H _{yi}	Q _i	d _{nxi}	d _{nyi}
0,037	1360,94	33,29	12,88	24861,65	-0,0185	-0,0133	1,6840	0,7304	1,6840	0,7304	1,7025	0,7438	0,5792	0,4307	0,0498	0,0321	0,0967	2,5260	1,0957
0,048	1676,52	43,31	20,74	35978,03	-0,0184	-0,0101	1,7526	0,7294	1,7526	0,7294	1,7710	0,7395	0,5793	0,4339	0,0524	0,0339	0,1008	2,6289	1,0941
0,518	1172,29	246,49	929,51	27496,07	-0,0148	-0,0082	2,2231	1,0768	2,2231	1,0768	2,2378	1,0850	0,5830	0,4359	0,0381	0,0218	0,1375	3,3346	1,6153
0,637	1251,56	230,34	874,14	33804,54	-0,0148	-0,0046	2,6573	1,3485	2,6573	1,3485	2,6720	1,3531	0,5830	0,4394	0,0354	0,0204	0,1680	3,9859	2,0227
0,329	686,71	99,29	389,51	20576,59	-0,0146	-0,0017	1,5290	1,3766	1,5290	1,3766	1,5436	1,3783	0,5831	0,4424	0,0148	0,0101	0,0837	2,2935	2,0649
0,338	815,48	116,99	448,18	25255,28	-0,0147	-0,0007	1,5558	1,2810	1,5558	1,2810	1,5705	1,2817	0,5830	0,4434	0,0178	0,0117	0,0881	2,3337	1,9216
0,627	1563,34	230,26	887,42	53039,41	-0,0147	0,0022	2,5550	1,3420	2,5550	1,3397	2,5696	1,3375	0,5830	0,4463	0,0348	0,0206	0,1626	3,8324	2,0096
0,261	590,00	57,28	222,00	21633,01	-0,0147	0,0050	1,4370	1,5400	1,4370	1,5350	1,4516	1,5301	0,5831	0,4490	0,0086	0,0072	0,0673	2,1554	2,3025
0,497	1767,27	234,91	912,85	67069,61	-0,0147	0,0062	2,0817	1,0891	2,0817	1,0829	2,0964	1,0766	0,5831	0,4503	0,0352	0,0210	0,1278	3,1226	1,6243
0,822	1841,55	225,50	882,39	76010,08	-0,0146	0,0095	3,1193	1,6906	3,1193	1,6811	3,1339	1,6715	0,5831	0,4536	0,0336	0,0202	0,2101	4,6789	2,5216
1,278	443,48	404,37	3123,38	8441,72	-0,0104	-0,0126	2,7292	1,4753	2,7292	1,4753	2,7396	1,4879	0,5873	0,4315	0,0307	0,0101	0,1654	4,0938	2,2130
1,053	73,45	856,98	9361,68	73,45	-0,0069	-0,0305	1,6274	0,7380	1,6274	0,7380	1,6343	0,7685	0,5908	0,4136	0,0463	0,0304	0,0964	2,4410	1,1070
0,998	281,54	789,72	8563,74	1153,19	-0,0070	-0,0274	1,5329	0,7445	1,5329	0,7445	1,5399	0,7719	0,5907	0,4167	0,0430	0,0286	0,0920	2,2993	1,1168
1,071	596,78	1254,15	13553,58	3330,01	-0,0071	-0,0259	1,7306	0,6681	1,7306	0,6681	1,7377	0,6940	0,5907	0,4181	0,0685	0,0447	0,0991	2,9599	1,0021
3,279	305,05	903,37	9653,46	3141,12	-0,0072	-0,0212	5,4650	1,8143	5,4650	1,8143	5,4722	1,8355	0,5905	0,4228	0,0499	0,0125	0,3068	8,1974	2,7214
1,769	255,59	445,75	4695,99	4135,48	-0,0074	-0,0154	3,1731	1,8625	3,1731	1,8625	3,1804	1,8779	0,5904	0,4287	0,0250	0,0068	0,1679	4,7596	2,7938
1,634	284,54	611,06	7430,49	5429,10	-0,0056	-0,0125	2,9140	1,4202	2,9140	1,4202	2,9195	1,4327	0,5922	0,4316	0,0298	0,0064	0,1344	4,3709	2,1302
1,247	568,02	392,49	4699,67	13136,00	-0,0058	-0,0085	1,8724	1,3454	1,8724	1,3454	1,8782	1,3538	0,5920	0,4356	0,0194	0,0107	0,1041	2,8085	2,0180
1,921	1448,45	965,77	11545,80	38511,44	-0,0058	-0,0050	2,6639	0,9947	2,6639	0,9947	2,6697	0,9997	0,5919	0,4390	0,0478	0,0239	0,1607	3,9959	1,4920
0,861	731,48	385,41	4999,87	21768,71	-0,0058	-0,0019	1,3479	0,9936	1,3479	0,9936	1,3537	0,9955	0,5919	0,4422	0,0191	0,0109	0,0722	2,0218	1,4903
1,502	1579,99	873,02	10408,14	50219,89	-0,0058	0,0001	2,1326	0,8719	2,1326	0,8718	2,1384	0,8717	0,5919	0,4442	0,0433	0,0221	0,1260	3,1989	1,3077
1,550	1847,05	912,82	10860,68	65721,75	-0,0059	0,2309	2,0061	0,8679	2,2001	0,8640	2,2060	0,8602	0,5919	0,4480	0,0454	0,0233	0,1303	3,3002	1,2961
1,247	1479,78	664,14	7891,25	56311,68	-0,0059	0,0063	1,8087	0,9291	1,8087	0,9227	1,8146	0,9164	0,5919	0,4504	0,0331	0,0175	0,1049	2,7131	1,3841
1,254	3551,88	1088,71	12916,44	145325,11	-0,0059	0,0092	1,6528	0,7526	1,6528	0,7435	1,6587	0,7343	0,5918	0,4533	0,0543	0,0393	0,1057	2,4792	1,1152
1,116	68,64	841,30	11757,12	1323,10	-0,0036	-0,0123	1,4524	2,2815	1,4524	2,2815	1,4580	2,2938	0,5941	0,4317	0,0358	0,0015	0,0799	2,1785	3,4222
1,384	119,95	1554,51	25271,73	160,25	-0,0011	-0,0301	1,4175	0,6634	1,4175	0,6634	1,4186	0,6935	0,5966	0,4139	0,0571	0,0372	0,0851	2,1262	0,9951
2,577	94,06	709,62	11463,98	500,22	-0,0012	-0,0262	2,8921	1,6768	2,8921	1,6768	2,8933	1,7030	0,5965	0,4179	0,0262	0,0074	0,1595	4,3381	2,5153
1,869	146,43	643,35	10334,21	1310,12	-0,0013	-0,0226	2,1883	1,3499	2,1883	1,3499	2,1896	1,3725	0,5964	0,4215	0,0239	0,0069	0,1164	3,2824	2,0248
2,217	155,07	602,98	9665,75	1839,17	-0,0013	-0,0197	2,8313	1,7578	2,8313	1,7578	2,8327	1,7775	0,5964	0,4244	0,0224	0,0055	0,1383	4,2470	2,6367
1,966	196,53	526,69	8441,20	3152,36	-0,0013	-0,0155	2,5118	1,7214	2,5118	1,7214	2,5131	1,7370	0,5964	0,4285	0,0196	0,0053	0,1227	3,7677	2,5821
1,725	604,94	735,38	11806,47	10993,05	-0,0013	-0,0134	2,0082	1,0959	2,0082	1,0959	2,0096	1,1093	0,5964	0,4306	0,0273	0,0143	0,1075	3,0124	1,6438
3,381	1659,82	1648,65	26416,33	36912,67	-0,0013	-0,0094	3,4663	1,0611	3,4663	1,0611	3,4676	1,0705	0,5964	0,4347	0,0614	0,0324	0,2110	5,1994	1,5917
3,378	2314,06	1794,15	28544,60	62727,27	-0,0015	-0,0045	3,2563	1,0257	3,2563	1,0257	3,2577	1,0302	0,5963	0,4395	0,0672	0,0375	0,2123	4,8844	1,5385
3,364	2678,19	1790,55	27837,85	85664,64	-0,0016	0,0003	3,2987	1,0376	3,2987	1,0373	3,3003	1,0370	0,5962	0,4444	0,0664	0,0372	0,2127	4,9480	1,5560
3,973	3908,54	2198,52	34442,09	145784,80	-0,0017	0,0056	3,9281	0,9996	3,9281	0,9940	3,9298	0,9884	0,5960	0,4497	0,0836	0,0471	0,2536	5,8921	1,4910
2,415	2869,46	1354,21	20915,77	121980,72	-0,0020	0,0108	2,1593	0,9854	2,1593	0,9746	2,1612	0,9638	0,5958	0,4548	0,0522	0,0307	0,1564	3,2389	1,4619
0,995	13,19	225,54	2664,11	5,46	-0,0060	-0,0311	1,1328	1,6319	1,1328	1,6319	1,1387	1,6629	0,5918	0,4130	0,0113	0,0132	0,0843	1,6991	2,4478
1,316	19,63	305,63	4701,86	11,50	-0,0020	-0,0309	1,1116	1,6437	1,1116	1,6437	1,1136	1,6746	0,5957	0,4132	0,0118	0,0138	0,0855	1,6874	2,4656
0,912	249,03	32,25	412,53	1173,91	-0,0049	-0,0268	2,5722	1,4341	2,5722	1,4341	2,5771	1,4609	0,5928	0,4173	0,0015	0,0220	0,0713	3,8582	2,1512
1,414	356,79	93,69	1322,93	3684,20	-0,0034	-0,0212	1,7863	2,8887	1,7863	2,8887	1,7897	2,9099	0,5943	0,4228	0,0039	0,0146	0,1002	2,6794	4,3330
0,204	2122,85	172,67	283,07	36798,53	-0,0171	-0,0142	0,6845	2,1135	0,6845	2,1135	0,7016	2,1278	0,5806	0,4298	0,0614	0,0526	0,1247	1,0267	3,1703
0,964	858,18	115,17	690,77	14904,02	-0,0123	-0,0142	1,5617	2,9164	1,5617	2,9164	1,5740	2,9306	0,5854	0,4298	0,0112	0,0212	0,1608	2,3425	4,3746
0,611	828,83	341,82	2861,37	14406,80	-0,0097	-0,0142	0,8440	1,2956	0,8440	1,2956	0,8537	1,3098	0,5880	0,4299	0,0240	0,0205	0,0730	1,2660	1,9435
0,658	281,86	58,51	881,11	4883,52	-0,0024	-0,0143	1,4128	1,4167	1,4128	1,4167	1,4152	1,4309	0,5953	0,4298	0,0023	0,0070	0,0437	2,1192	2,1250
0,305	1157,47	51,07	113,33	25952,70	-0,0165	-0,0092	1,2525	2,3035	1,2525	2,3035	1,2690	2,3127	0,5813	0,4349	0,0134	0,0224	0,1374	1,8787	3,4553
0,415	868,43	135,12	608,02	19475,34	-0,0140	-0,0092	1,0858	1,5577	1,0858	1,5577	1,0998	1,5669	0,5838	0,4349	0,0175	0,0168	0,0922	1,6287	2,3366
2,543	2092,37	361,85	3321,78	46940,15	-0,0089	-0,0092	1,4651	4,3513	1,4651	4,3513	1,4740	4,3605	0,5889	0,4349	0,0232	0,0406	0,2770	2,1977	6,5270
2,057	3442,08	290,71	2290,76	104739,15	-0,0103	-0,0122	1,2370	4,9972	1,2370	4,9972	1,2473	4,9984	0,5875	0,4428	0,0217	0,0501	0,2610	1,8555	7,4958
2,559	5008,23	444,34	3501,81	185279,42	-0,0103	0,0053	1,2171	5,1234	1,2171	5,1182	1,2274	5,1129	0,5875	0,4494	0,0331	0,0608	0,3247	1,8257	7,6772
1,496	3332,24	368,95	2512,58	145385,58	-0,0115	0,0119	1,3648	3,6764	1,3648	3,6645	1,3762	3,6526	0,5863	0,4560	0,0318	0,0348	0,2197	2,0472	5,4968
2,097	3434,42	609,90	6660,12	149534,83	-0,0069	0,0118	1,1947	3,3043	1,1947	3,2925	1,2017	3,2807	0,5908	0,4559	0,0330	0,0360	0,1921	1,7921	4,9387
0,481	86,31	213,81	3201,75	3977,63	-0,0025	0,0143	1,3962	1,5906	1,3962	1,5763	1,3987	1,5619	0,5952	0,4584	0,0085	0,0009	0,0322	2,0943	2,3644
0,667	694,86	211,17	3306,73	30375,68	-0,0017	0,0120	0,9705	0,9511	0,9705	0,9391	0,9723	0,9271	0,5960	0,4560	0,0080	0,0072	0,0426	1,4558	1,4087

6 POTRESNA ANALIZA

1.301	646,50	239,44	3792,94	29140,91	-0,0015	0,0133	1,7695	1,7398	1,7695	1,7265	1,7711	1,7132	0,5962	0,4574	0,0090	0,0066	0,0821	2,6543	2,5897
1.494	1143,81	515,59	8343,26	54457,92	-0,0012	0,0158	1,6992	1,2612	1,6992	1,2453	1,7003	1,2295	0,5966	0,4599	0,0190	0,0110	0,0923	2,5487	1,8680
0.719	35,24	245,82	5001,18	1306,25	0,0034	0,0054	1,9323	2,5648	1,9289	2,5594	1,9255	2,5540	0,6011	0,4494	0,0073	0,0004	0,0353	2,8933	3,8391
3.173	337,99	1158,12	26025,28	14278,91	0,0057	0,0105	1,9325	2,7211	1,9268	2,7106	1,9211	2,7001	0,6035	0,4546	0,0311	0,0036	0,1412	2,8902	4,0659
3.235	1330,95	1219,12	27930,09	61304,69	0,0062	0,0143	3,0175	1,2301	3,0113	1,2158	3,0051	1,2015	0,6039	0,4584	0,0321	0,0132	0,1412	4,5170	1,8237
0.548	137,37	121,05	2754,94	5304,42	0,0060	0,0069	1,2142	1,2507	1,2082	1,2438	1,2022	1,2369	0,6038	0,4510	0,0032	0,0016	0,0241	1,8123	1,8657
0.697	214,04	242,46	5587,47	8632,09	0,0064	0,0086	1,1756	1,0785	1,1693	1,0698	1,1629	1,0612	0,6041	0,4527	0,0064	0,0024	0,0302	1,7539	1,6048
7.020	206,55	1193,89	30706,73	8991,57	0,0093	0,0118	9,6905	4,4042	9,6813	4,3924	9,6720	4,3806	0,6070	0,4559	0,0282	0,0022	0,2729	14,5219	6,5887
5.626	588,64	3118,90	91885,88	24762,99	0,0134	0,0103	2,1536	2,1693	2,1402	2,1589	2,1268	2,1486	0,6111	0,4544	0,0647	0,0064	0,1910	3,2102	3,2384
1.852	543,06	525,32	15801,71	24903,52	0,0141	0,0141	1,5804	1,3148	1,5663	1,3007	1,5522	1,2866	0,6118	0,4582	0,0107	0,0054	0,0616	2,3495	1,9511
3.314	362,03	1067,22	31376,35	17529,10	0,0133	0,0166	3,1274	1,8719	3,1141	1,8553	3,1008	1,8386	0,6111	0,4607	0,0222	0,0034	0,1127	4,6711	2,7829
1.814	2456,02	3182,13	95047,03	128008,02	0,0138	0,0203	0,8267	0,4847	0,8129	0,4644	0,7991	0,4441	0,6116	0,4644	0,0652	0,0219	0,0607	1,2193	0,6966
8.715	1262,93	6305,51	202621,36	54146,74	0,0163	0,0111	2,5633	1,6571	2,5470	1,6460	2,5306	1,6349	0,6141	0,4552	0,1205	0,0134	0,2712	3,8204	2,4690
1.515	322,97	310,47	10105,72	15044,82	0,0168	0,0148	1,5557	1,4827	1,5389	1,4679	1,5221	1,4531	0,6145	0,4589	0,0059	0,0032	0,0466	2,3084	2,2018
6.963	612,42	1705,74	56314,88	30708,95	0,0173	0,0184	5,0081	2,2961	4,9908	2,2777	4,9735	2,2593	0,6150	0,4624	0,0318	0,0056	0,2109	7,4862	3,4166
4.524	2166,29	2824,77	112340,98	78872,54	0,0247	0,0047	1,8585	0,9412	1,8338	0,9364	1,8091	0,9317	0,6224	0,4488	0,0442	0,0267	0,1138	2,7507	1,4047
7.661	17,72	157,72	6347,43	708,81	0,0252	0,0083	8,4927	20,8294	8,4674	20,8211	8,4422	20,8128	0,6230	0,4523	0,0024	0,0002	0,1904	12,7012	31,2316
7.194	3635,38	4108,20	167507,66	159927,54	0,0258	0,0122	2,7706	1,0430	2,7448	1,0308	2,7190	1,0185	0,6235	0,4563	0,0628	0,0377	0,1764	4,1172	1,5461
5.985	1511,34	2015,27	83525,05	71648,30	0,0265	0,0156	3,2188	1,3037	3,1922	1,2881	3,1657	1,2724	0,6243	0,4597	0,0304	0,0147	0,1444	4,7883	1,9321
4.286	1904,08	3515,16	147485,53	95910,22	0,0271	0,0186	1,3158	0,9290	1,2887	0,9104	1,2616	0,8918	0,6248	0,4627	0,0523	0,0175	0,1021	1,9331	1,3656
0.327	120,04	32,91	667,94	4319,27	0,0033	0,0043	1,5489	1,1648	1,5456	1,1606	1,5422	1,1563	0,6011	0,4484	0,0010	0,0015	0,0161	2,3183	1,7408
0.813	297,18	52,03	1135,40	10625,33	0,0050	0,0041	2,3506	1,5330	2,3456	1,5289	2,3406	1,5249	0,6028	0,4481	0,0014	0,0037	0,0373	3,5184	2,2934
1.288	163,94	16,25	402,42	5789,70	0,0082	0,0036	6,7917	2,9666	6,7835	2,9629	6,7752	2,9593	0,6060	0,4477	0,0004	0,0021	0,0520	10,1752	4,4444
0.983	193,75	19,74	550,80	6752,07	0,0117	0,0032	4,4347	1,8791	4,4230	1,8760	4,4113	1,8728	0,6094	0,4472	0,0004	0,0025	0,0352	6,6345	2,8140
1.078	1423,66	541,92	8823,01	55454,56	-0,0011	0,0072	0,7646	0,8869	0,7646	0,8797	0,7657	0,8725	0,5967	0,4513	0,0199	0,0165	0,0662	1,1469	1,3196
2.723	1382,85	300,11	5786,94	53253,38	0,0022	0,0068	1,7554	2,5903	1,7532	2,5835	1,7509	2,5767	0,6000	0,4509	0,0093	0,0162	0,1412	2,6298	3,8752
1.043	517,96	275,35	5762,48	19821,19	0,0040	0,0066	1,2033	1,2190	1,1993	1,2124	1,1953	1,2059	0,6018	0,4506	0,0079	0,0061	0,0498	1,7990	1,8187
1.738	481,21	284,51	6398,24	18304,41	0,0057	0,0063	1,7881	1,7887	1,7824	1,7824	1,7767	1,7761	0,6035	0,4504	0,0076	0,0057	0,0773	2,6736	2,6736
6.162	2714,70	762,85	20287,32	101622,11	0,0102	0,0057	1,5895	3,9205	1,5793	3,9147	1,5690	3,9090	0,6080	0,4498	0,0174	0,0326	0,2317	2,3689	5,8721
4.779	1408,37	516,96	16278,03	51705,54	0,0156	0,0050	1,7979	2,7408	1,7823	2,7358	1,7667	2,7308	0,6134	0,4491	0,0101	0,0172	0,1518	2,6735	4,1037
5.352	1335,50	564,54	20007,25	48254,17	0,0199	0,0044	1,8424	2,7377	1,8224	2,7332	1,8025	2,7288	0,6177	0,4485	0,0098	0,0166	0,1510	2,7336	4,0998
3.376	2166,24	1980,17	76933,41	77187,60	0,0237	0,0039	0,8489	1,4797	0,8252	1,4758	0,8015	1,4719	0,6214	0,4480	0,0317	0,0272	0,0869	1,2378	2,2137
1.118	461,33	223,98	3877,79	19248,24	0,0001	0,0100	1,6584	1,5724	1,6584	1,5624	1,6583	1,5524	0,5978	0,4541	0,0077	0,0050	0,0646	2,4875	2,3435
3.259	2322,67	484,72	9946,55	95754,23	0,0036	0,0095	1,3713	2,7278	1,3677	2,7183	1,3641	2,7088	0,6013	0,4536	0,0142	0,0256	0,1588	2,0516	4,0774
1.621	1055,61	489,56	11603,94	43000,11	0,0071	0,0090	1,0983	1,3306	1,0913	1,3216	1,0842	1,3126	0,6048	0,4531	0,0125	0,0117	0,0684	1,6369	1,9824
3.746	1301,34	441,57	12366,51	52175,81	0,0118	0,0084	1,7577	2,3831	1,7459	2,3748	1,7341	2,3664	0,6095	0,4524	0,0096	0,0147	0,1337	2,6189	3,5622
3.018	1002,48	672,58	20949,63	39723,18	0,0152	0,0079	1,5164	1,7266	1,5011	1,7187	1,4859	1,7108	0,6130	0,4520	0,0132	0,0114	0,0969	2,2517	2,5781
0.363	221,76	35,86	551,63	10003,95	-0,0020	0,0134	1,4047	1,1936	1,4047	1,1803	1,4068	1,1669	0,5957	0,4574	0,0014	0,0022	0,0236	2,1071	1,7704
1.729	5293,75	1356,98	23090,41	255015,92	-0,0003	0,0164	0,5975	0,8427	0,5975	0,8263	0,5977	0,8099	0,5975	0,4605	0,0476	0,0506	0,1016	0,8962	1,2394
2.770	2945,68	1062,17	21130,84	140744,46	0,0029	0,0160	1,2631	1,9658	1,2602	1,9498	1,2573	1,9338	0,6006	0,4601	0,0321	0,0284	0,1392	1,8904	2,9247
3.347	3128,85	1302,63	29900,53	148185,26	0,0063	0,0156	1,2508	2,0456	1,2445	2,0300	1,2382	2,0144	0,6040	0,4597	0,0343	0,0304	0,1458	1,8668	3,0450
3.971	3388,33	1606,01	41973,15	159000,65	0,0097	0,0152	1,2139	2,1224	1,2042	2,1073	1,1945	2,0921	0,6075	0,4592	0,0373	0,0332	0,1519	1,8063	3,1609
3.335	3153,28	1702,06	49868,60	146605,41	0,0132	0,0147	0,9957	1,6506	0,9825	1,6358	0,9693	1,6211	0,6110	0,4588	0,0355	0,0311	0,1138	1,4737	2,4537
2.941	3194,75	179,45	5680,46	168647,83	0,0158	0,0210	2,0927	1,4505	2,0769	1,4295	2,0611	1,4085	0,6135	0,4651	0,0035	0,0281	0,0929	3,1154	2,1442
9.197	9756,76	560,94	21150,79	505839,43	0,0224	0,0201	2,1000	3,1869	2,0776	3,1669	2,0551	3,1468	0,6202	0,4641	0,0092	0,0873	0,2439	3,1164	4,7503
221,552	134702,512	79705,543	1936741,03	5184921,87	-0,0189	-0,0315													

2,7617	1,8888	12,4191
Hx	Hy	Qtot

Deformacija x na meji elastičnosti =	0,5975 mm
Deformacija y na meji elastičnosti =	0,4644 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_1 * 2,5)/q) * k$ BSC = 0,375	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,042
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,028
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_1 = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,374
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,335

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,625$$

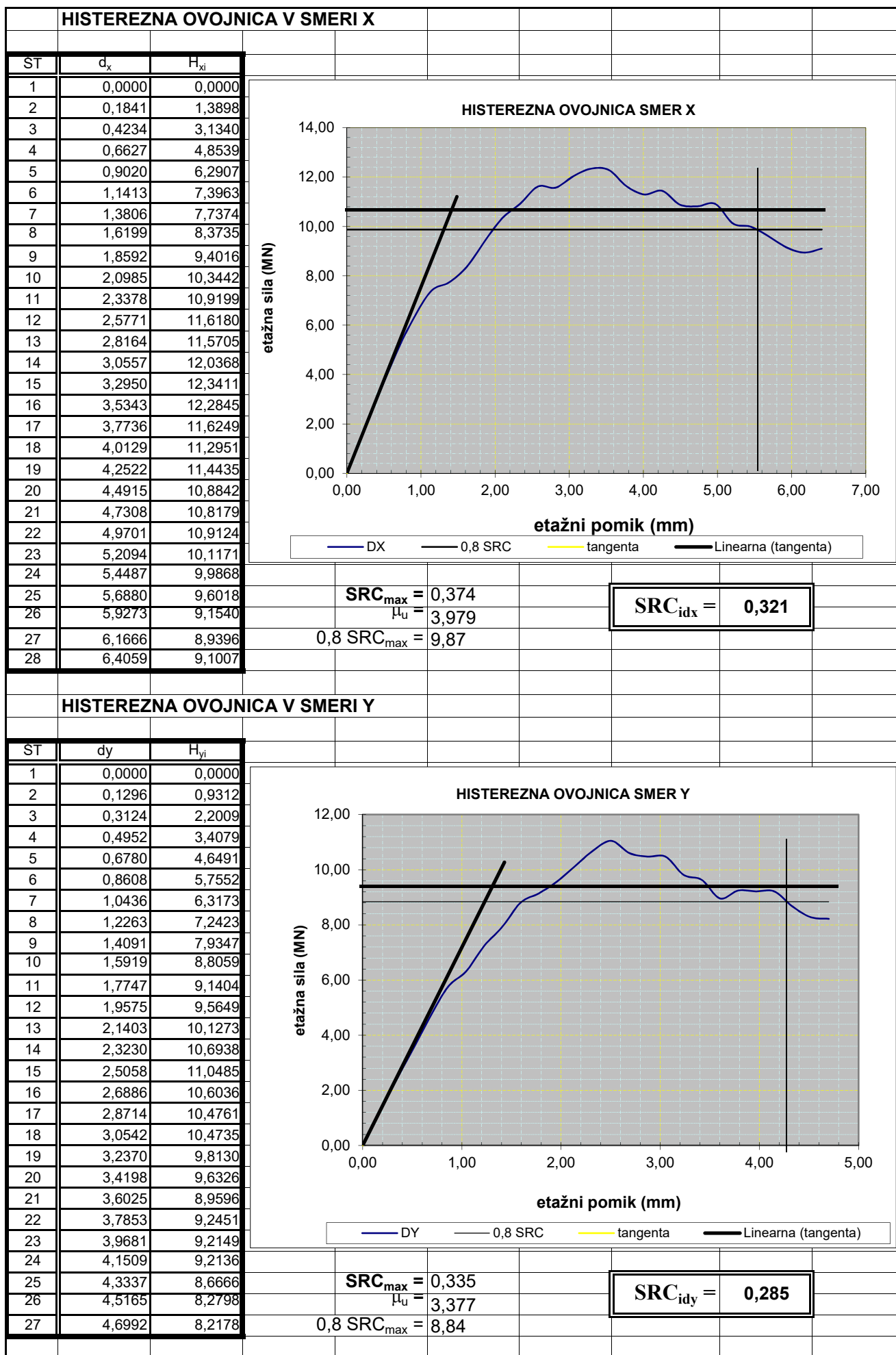
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	12,341
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	11,049

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 32,061$	$X_s = 33,433$
$Y_m = 17,577$	$Y_s = 18,825$
$e_x = -1,373$ m	
$e_y = -1,248$ m	

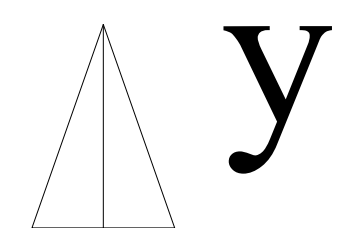
$M_{tx} = -1,73$
$M_{ty} = -1,28$
$I_x = 1020624,03$
$I_y = 1489982,72$
$w_x = -6,91E-07$
$w_y = -5,09E-07$

Koeficient potresne odpornost x smer :	0,042
Koeficient potresne odpornost y smer :	0,028
Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,1841 mm
Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,1296 mm
Prečna sila X na meji elastičnosti =	1,3898 MN
Prečna sila Y na meji elastičnosti =	0,9312 MN

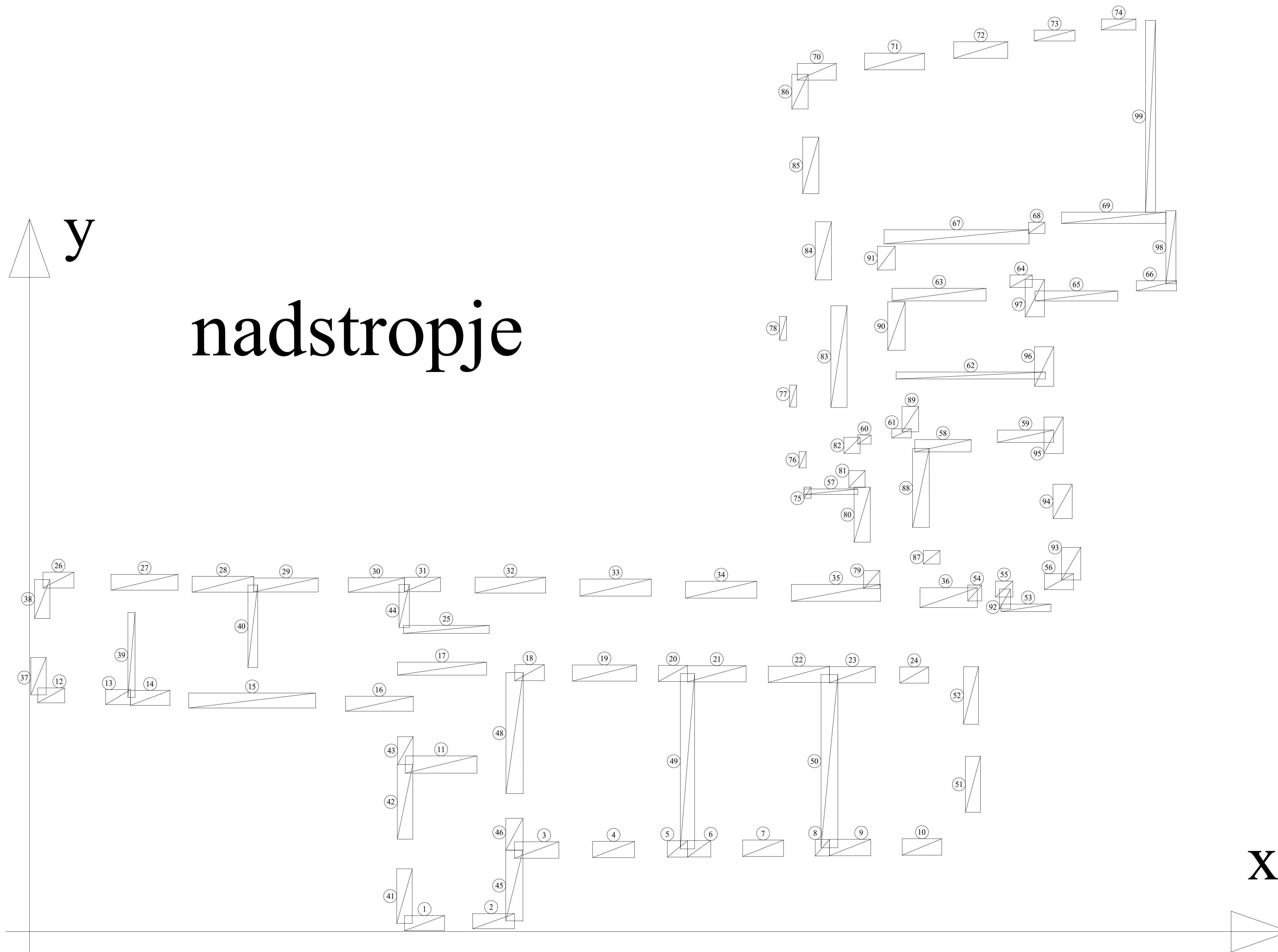
SRC_{idx} = 0,321	<	BSC = 0,375	μ_{ux} = 3,98	>	μ_u = 1,625
SRC_{idy} = 0,285	<		μ_{uy} = 3,38	>	



Potresni račun za nadstropje – obstoječe



nadstropje



X

						<div>GRAD-ART d.o.o.</div> <div>Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženiring tel: 01 438 19 40 fax: 01 438 19 45</div>	<div>Investitor:</div> <div>Občina Kostanjevica</div>		<div>Risba:</div> <div>Shema zidov nadstropja</div>	
Vodja projekta:		N. Remic, udig	G-	Faza:			Št. proj.:			<div>Objekt:</div> <div>Stari farovž</div>
Odg. projektant:		D. Remic, udig	G-0859							
Projektiral:				Merilo:	1 : 50	Datum:	november 2021		Št. risbe:	2

STARI FAROVŽ KOSTANJEVICA - NADSTROPJE									
Naklon strehe	26 °	=	0,454	rad	$g/\cos\alpha =$	2,07	kN/m^2		
	45 °	=	0,785	rad	$g/\cos\alpha =$	2,63	kN/m^2		
	48 °	=	0,838	rad	$g/\cos\alpha =$	2,78	kN/m^2		
Stalna obtežba streha									
Kritina Tondach + letve				0,03	x	25	kN/m^3	=	0,65 kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
izolacija				0,30	x	2	kN/m^3	=	0,60 kN/m^2
mavčno kartonske plošče				0,03	x	16	kN/m^3	=	0,40 kN/m^2
							g	=	1,86 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - AB plošča sonda SM2									
AB plošča				0,17	x	25	kN/m^3	=	4,25 kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	4,91 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM3									
armiran estrih				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84 kN/m^2
mineralna volna				0,08	x	2	kN/m^3	=	0,16 kN/m^2
vlaknaste lesene plošče				0,05	x	8	kN/m^3	=	0,40 kN/m^2
zračni prostor in stropniki				0,18	x	1,58	kN/m^3	=	0,28 kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	2,24 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM4									
armiran estrih				0,05	x	21	kN/m^3	=	1,05 kN/m^2
nasutje				0,06	x	21	kN/m^3	=	1,26 kN/m^2
opečni zidaki				0,06	x	16	kN/m^3	=	0,96 kN/m^2
nasutje				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84 kN/m^2
leseni nosilci				0,10	x	7	kN/m^3	=	0,70 kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	5,37 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM8									
nasutje in kosi opeke				0,03	x	21	kN/m^3	=	0,63 kN/m^2
leseni nosilci				0,14	x	7	kN/m^3	=	0,98 kN/m^2
Omet na trstiki				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	2,27 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM1									
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,18 kN/m^2
estrih				0,08	x	21	kN/m^3	=	1,68 kN/m^2
nasutje				0,15	x	20	kN/m^3	=	3,00 kN/m^2
opečni obok				0,28	x	18	kN/m^3	=	5,04 kN/m^2
omet				0,02	x	21	kN/m^3	=	0,32 kN/m^2

1 Analiza obtežb

30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	10,66	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM5											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,19	x	20	kN/m ³	=	3,80	kN/m ²
opečni obok					0,08	x	18	kN/m ³	=	1,44	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	6,22	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - lesen strop sonda SM7											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,17	x	20	kN/m ³	=	3,40	kN/m ²
plohi					0,05	x	7	kN/m ³	=	0,35	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	4,41	kN/m²
specifična teža kamnitega zidu:					g =	20,00	kN/m³				
specifična teža opečnega zidu:					g =	16,00	kN/m³				
specifična teža kamnitih stebrov:					g =	25,00	kN/m³				

SHEMA ZIDOV NADSTROPJE

Zid : 1 in 2							
Streha	1,00	x	1,50	x	2,63	=	3,95 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Stena	0,70	x	1,75	x	20,00	=	24,50 kN/m
							33,81 kN/m
Zid : 3 do 10							
Streha	1,00	x	6,78	x	2,63	=	17,83 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,75	x	2,27	=	3,97 kN/m
Stena	0,76	x	1,75	x	20,00	=	26,60 kN/m
							48,41 kN/m
Zid : 11							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							41,36 kN/m
Zid : 12 do 16							
Streha			3,30	x	2,63	=	8,68 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Stena	0,92	x	1,75	x	20,00	=	32,20 kN/m
							43,83 kN/m
Zid : 17							
streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,60	x	1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m
							28,17 kN/m
Zid : 18 do 24							
Streha	1,00	x	2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,30	x	2,27	=	7,49 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							39,00 kN/m
Zid : 25							
Streha	1,00	x	1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,37	x	1,75	x	20,00	=	12,95 kN/m
							20,12 kN/m
Zid : 26 do 30							
Streha			3,30	x	2,63	=	8,68 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Stena	0,73	x	1,75	x	20,00	=	25,55 kN/m
							37,18 kN/m
Zid : 31 do 35							
Streha			4,78	x	2,63	=	12,57 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Stena	0,78	x	1,75	x	20,00	=	27,30 kN/m
							43,51 kN/m
Zid : 36							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,85	x	2,27	=	6,47 kN/m
Stena	0,92	x	1,75	x	20,00	=	32,20 kN/m
							43,93 kN/m
Zid : 37 in 38							
streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,85	x	2,27	=	4,20 kN/m
Stena	0,71	x	1,75	x	20,00	=	24,85 kN/m
							31,68 kN/m
Zid : 39							

Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Stena	0,33	x	1,75	x	16,00	=	9,24 kN/m
							16,05 kN/m
Zid : 40							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Stena	0,45	x	1,75	x	20,00	=	15,75 kN/m
							22,56 kN/m
Zid : 41 in 42							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena opeka	0,72	x	1,75	x	20,00	=	25,20 kN/m
							38,84 kN/m
Zid : 43							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena	0,72	x	1,75	x	20,00	=	25,20 kN/m
							38,84 kN/m
Zid : 44							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,47	x	1,75	x	20,00	=	16,45 kN/m
							20,99 kN/m
Zid : 45							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							41,64 kN/m
Zid : 46 do 48							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							44,97 kN/m
Zid : 49							
Streha	1,00	x	0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Stena	0,66	x	1,75	x	20,00	=	23,10 kN/m
							32,18 kN/m
Zid : 50							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	5,50	x	2,27	=	12,49 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							40,49 kN/m
Zid : 51 in 52							
Streha			3,50	x	2,63	=	9,21 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	2,27	=	7,95 kN/m
Stena	0,69	x	1,75	x	20,00	=	24,15 kN/m
							41,30 kN/m
Zid : 53							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem			0,75	x	2,24	=	1,68 kN/m
Stena	0,34	x	1,75	x	16,00	=	9,52 kN/m
							13,98 kN/m

Zid : 54 do 56							
Streha			5,75	x	2,63	=	15,13 kN/m
Strop nad nadstropjem			1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,74	x	1,75	x	20,00	=	25,90 kN/m
							44,38 kN/m
Zid : 57							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,26	x	1,75	x	16,00	=	7,28 kN/m
							12,71 kN/m
Zid : 58 in 59							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	5,37	=	18,78 kN/m
Stena	0,57	x	1,75	x	20,00	=	19,95 kN/m
							43,99 kN/m
Zid : 60 in 61							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,40	x	5,37	=	7,51 kN/m
Stena opeka	0,42	x	1,75	x	16,00	=	11,76 kN/m
							21,90 kN/m
Zid : 62							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	5,37	=	16,10 kN/m
Stena	0,65	x	1,75	x	16,00	=	18,20 kN/m
							39,56 kN/m
Zid : 63 in 64							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,50	x	5,37	=	13,41 kN/m
Stena	0,58	x	1,75	x	20,00	=	20,30 kN/m
							38,97 kN/m
Zid : 65 in 66							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,47	x	1,75	x	16,00	=	13,16 kN/m
							26,52 kN/m
Zid : 67 do 69							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,24	=	8,96 kN/m
Stena	0,60		1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m
							40,48 kN/m
Zid : 70 do 74							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,24	=	8,96 kN/m
Stena	0,77	x	1,75	x	20,00	=	26,95 kN/m
							46,43 kN/m
Zid : 75 do 78							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Stena	0,33	x	1,75	x	16,00	=	9,24 kN/m
							16,78 kN/m
Zid : 79 in 80							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							44,14 kN/m
Zid : 81 in 82							
Streha	1,00		2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							42,24 kN/m
Zid : 83 do 86							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m

Strop nad nadstropjem	1,00	X	2,00	x	2,24	=	4,48 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
38,62 kN/m							
Zid : 87 do 91							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
38,00 kN/m							
Zid : 92							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,52	x	1,75	x	20,00	=	18,20 kN/m
23,63 kN/m							
Zid : 93 do 97							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Stena	0,89	x	1,75	x	20,00	=	31,15 kN/m
47,04 kN/m							
Zid : 98 in 99							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Stena	0,46	x	1,75	x	16,00	=	12,88 kN/m
27,49 kN/m							

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	0,90	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,04	2,00	200,00	800,00
4	kamen	0,30	15,00	400,00	6000,00

injektiran kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
opečni zid	$\gamma_m =$	1,20
kamen	$\gamma_m =$	1,20
nov beton	$\gamma_m =$	1,00

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,15	1,17	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,75	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,03	1,67	200,00	800,00
4	kamen	0,25	12,50	400,00	6000,00
5	beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

5 PODATKI

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	s ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	m _i	Material	A _x (m ²)	A _y (m ²)	Izkoristek zidu
1	1,10	1,85	0,70	18,27	0,39	90,00	1000,00	0,075	0,07	0,75	1,50	2	1,30	0,00	9,96%
2	1,10	1,94	0,70	21,46	0,48	90,00	1000,00	0,074	0,07	0,75	1,50	2	1,36	0,00	9,89%
3	1,70	2,05	0,76	23,46	3,77	90,00	1000,00	0,088	0,07	0,75	1,50	2	1,56	0,00	11,77%
4	1,70	1,94	0,75	27,01	3,80	90,00	1000,00	0,115	0,07	0,75	1,50	2	1,46	0,00	15,39%
5	1,70	0,94	0,76	29,96	3,92	90,00	1000,00	0,117	0,07	0,75	1,50	2	0,71	0,00	15,63%
6	1,70	1,08	0,76	30,97	3,83	90,00	1000,00	0,107	0,07	0,75	1,50	2	0,82	0,00	14,31%
7	1,70	1,89	0,76	33,93	3,85	90,00	1000,00	0,113	0,07	0,75	1,50	2	1,44	0,00	15,10%
8	1,70	0,66	0,76	36,67	3,88	90,00	1000,00	0,134	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,50	17,89%
9	1,70	1,91	0,76	37,95	3,89	90,00	1000,00	0,088	0,07	0,75	1,50	2	1,45	0,00	11,74%
10	1,70	1,83	0,76	41,28	3,91	90,00	1000,00	0,151	0,07	0,75	1,50	2	1,39	0,00	20,14%
11	3,50	3,31	0,80	19,04	7,72	90,00	1000,00	0,062	0,07	0,75	1,50	2	2,65	0,00	8,33%
12	0,80	1,25	0,69	1,00	10,92	90,00	1000,00	0,112	0,07	0,75	1,50	2	0,86	0,00	14,91%
13	0,80	1,15	0,70	4,10	10,84	90,00	1000,00	0,114	0,07	0,75	1,50	2	0,81	0,00	15,25%
14	0,80	1,82	0,69	5,58	10,81	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	2	1,26	0,00	10,52%
15	3,50	5,87	0,69	10,30	10,69	90,00	1000,00	0,076	0,07	0,75	1,50	2	4,05	0,00	10,10%
16	3,50	3,13	0,69	16,18	10,54	90,00	1000,00	0,078	0,07	0,75	1,50	2	2,16	0,00	10,36%
17	3,50	4,12	0,60	19,08	12,16	90,00	1000,00	0,054	0,07	0,75	1,50	2	2,47	0,00	7,25%
18	2,00	1,37	0,74	23,13	11,97	90,00	1000,00	0,103	0,07	0,75	1,50	2	1,01	0,00	13,70%
19	2,00	2,97	0,75	26,59	11,96	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	2	2,23	0,00	9,62%
20	2,00	1,34	0,75	29,76	11,94	90,00	1000,00	0,072	0,07	0,75	1,50	2	1,01	0,00	9,57%
21	2,00	2,71	0,75	31,79	11,92	90,00	1000,00	0,062	0,07	0,75	1,50	2	2,03	0,00	8,26%
22	2,00	2,83	0,75	35,58	11,90	90,00	1000,00	0,061	0,07	0,75	1,50	2	2,12	0,00	8,18%
23	2,00	2,12	0,75	38,05	11,88	90,00	1000,00	0,066	0,07	0,75	1,50	2	1,59	0,00	8,80%
24	0,80	1,34	0,75	40,92	11,86	90,00	1000,00	0,105	0,07	0,75	1,50	2	1,01	0,00	14,02%
25	3,50	3,97	0,37	19,28	13,98	200,00	800,00	0,054	0,03	1,67	1,50	3	1,47	0,00	3,26%
26	0,80	1,43	0,73	1,34	16,26	90,00	1000,00	0,082	0,07	0,75	1,50	2	1,04	0,00	10,88%
27	3,50	3,08	0,73	5,32	16,16	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	2	2,25	0,00	9,46%
28	3,50	2,85	0,73	8,95	16,06	90,00	1000,00	0,056	0,07	0,75	1,50	2	2,08	0,00	7,46%
29	3,50	2,98	0,65	11,86	16,03	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	2	1,94	0,00	9,52%
30	3,50	2,60	0,67	16,04	16,03	90,00	1000,00	0,070	0,07	0,75	1,50	2	1,74	0,00	9,39%
31	1,70	1,67	0,67	18,17	16,06	90,00	1000,00	0,096	0,07	0,75	1,50	2	1,12	0,00	12,81%
32	1,70	3,26	0,73	22,24	16,02	90,00	1000,00	0,089	0,07	0,75	1,50	2	2,38	0,00	11,82%
33	1,70	3,30	0,79	27,11	15,91	90,00	1000,00	0,081	0,07	0,75	1,50	2	2,61	0,00	10,86%
34	1,70	3,30	0,78	31,99	15,81	90,00	1000,00	0,083	0,07	0,75	1,50	2	2,57	0,00	11,02%
35	1,70	4,13	0,78	37,30	15,67	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	2	3,22	0,00	10,50%
36	2,00	2,65	0,92	42,51	15,45	90,00	1000,00	0,064	0,07	0,75	1,50	2	2,44	0,00	8,55%
37	2,50	0,71	1,73	0,41	11,81	90,00	1000,00	0,069	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,23	9,15%
38	2,50	0,71	1,80	0,59	15,38	90,00	1000,00	0,067	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,28	8,92%
39	3,50	0,33	3,92	4,71	12,79	200,00	800,00	0,055	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,29	3,31%
40	3,50	0,45	3,81	10,33	14,12	90,00	1000,00	0,058	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,71	7,79%
41	1,10	0,72	2,53	17,33	1,64	90,00	1000,00	0,068	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,82	9,13%
42	3,50	0,72	3,45	17,37	6,00	90,00	1000,00	0,065	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,48	8,63%
43	1,35	0,72	1,29	17,38	8,37	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,93	10,48%
44	3,50	0,47	1,99	17,33	15,06	90,00	1000,00	0,047	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,94	6,22%
45	3,50	0,80	3,27	22,42	2,22	90,00	1000,00	0,053	0,07	0,75	1,50	2	0,00	2,62	7,00%
46	2,00	0,80	1,47	22,43	4,50	90,00	1000,00	0,078	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,18	10,45%
47	3,50	0,80	5,60	22,43	9,18	90,00	1000,00	0,062	0,07	0,75	1,50	2	0,00	4,48	8,24%
48	3,50	0,66	8,11	30,43	7,88	90,00	1000,00	0,049	0,07	0,75	1,50	2	0,00	5,35	6,50%
49	3,50	0,80	8,01	37,00	7,88	90,00	1000,00	0,051	0,07	0,75	1,50	2	0,00	6,41	6,76%
50	1,70	0,69	2,59	43,63	6,81	90,00	1000,00	0,123	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,79	16,39%
51	1,70	0,69	2,67	43,54	10,92	90,00	1000,00	0,104	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,84	13,90%
52	3,50	2,30	0,34	46,09	14,98	90,00	1000,00	0,041	0,07	0,75	1,50	2	0,78	0,00	5,48%
53	2,00	0,65	0,74	43,72	15,66	200,00	800,00	0,089	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,48	5,32%
54	2,00	0,80	0,74	45,08	15,84	90,00	1000,00	0,139	0,07	0,75	1,50	2	0,59	0,00	18,49%
55	2,00	1,34	0,74	47,61	16,18	90,00	1000,00	0,093	0,07	0,75	1,50	2	0,99	0,00	12,41%
56	3,50	2,49	0,26	37,07	20,35	90,00	1000,00	0,055	0,07	0,75	1,50	2	0,65	0,00	7,28%
57	3,50	2,61	0,57	42,25	22,47	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	1,50	3	1,49	0,00	5,69%
58	2,00	2,60	0,57	46,06	22,91	90,00	1000,00	0,095	0,07	0,75	1,50	2	1,48	0,00	12,70%
59	2,00	0,61	0,42	38,61	22,76	90,00	1000,00	0,094	0,07	0,75	1,50	2	0,26	0,00	12,54%
60	2,00	0,91	0,42	40,33	23,05	90,00	1000,00	0,079	0,07	0,75	1,50	2	0,38	0,00	10,54%
61	3,50	6,90	0,32	43,53	25,72	90,00	1000,00	0,124	0,07	0,75	1,50	2	2,21	0,00	16,48%
62	3,50	4,35	0,58	42,07	29,46	200,00	800,00	0,076	0,03	1,67	1,50	3	2,52	0,00	4,54%
63	2,00	1,03	0,58	45,86	30,08	90,00	1000,00	0,103	0,07	0,75	1,50	2	0,60	0,00	13,74%
64	3,50	3,83	0,47	48,42	29,40	90,00	1000,00	0,063	0,07	0,75	1,50	2	1,80	0,00	8,35%
65	1,25	1,86	0,47	52,12	29,87	200,00	800,00	0,069	0,03	1,67	1,50	3	0,87	0,00	4,17%
66	3,50	6,70	0,65	42,87	32,13	200,00	800,00	0,062	0,03	1,67	1,50	3	4,36	0,00	3,74%
67	2,00	0,75	0,52	46,58	32,55	90,00	1000,00	0,119	0,07	0,75	1,50	2	0,39	0,00	15,91%
68	3,50	4,82	0,52	50,14	33,02	90,00	1000,00	0,084	0,07	0,75	1,50	2	2,51	0,00	11,22%
69	1,40	1,80	0,77	36,41	39,77	90,00	1000,00	0,082	0,07	0,75	1,50	2	1,39	0,00	10,94%
70	1,40	2,77	0,77	40,00	40,25	90,00	1000,00	0,089	0,07	0,75	1,50	2	2,13	0,00	11,90%
71	1,40	2,50	0,77	43,99	40,77	90,00	1000,00	0,092	0,07	0,75	1,50	2	1,93	0,00	12,22%
72	1,40	1,89	0,50	47,41	41,45	90,00	1000,00	0,153	0,07	0,75	1,50	2	0,95	0,00	20,37%
73	1,40	1,60	0,51	50,37	41,96	200,00	800,00	0,125	0,03	1,67	1,50	3	0,82	0,00	7,51%
74	2,00	0,33	0,51	35,98	20,30	200,00	800,00	0,096	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,17	5,74%
75	2,00	0,33	0,75	35,75	21,82	200,00	800,00	0,151	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,25	9,03%
76	3,50	0,33	1,02	35,32	24,77	200,00	800,00	0,155	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,34	9,27%
77	3,50	0,33	1,10	34,85	27,90	200,00	800,00	0,097	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,36	5,82%
78	1,60	0,75	0,83	38,95	16,28	200,00	800,00	0,106	0,03	1,67	1,50	3	0,00	0,62	6,38%
79	3,50	0,75	2,55	38,51	19,28	90,00	1000,00	0,074	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,91	9,85%
80	2,10	0,75	0,78	38,27	20,93	90,00	1000,00	0,085	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,59	11,36%
81	2,10	0,75	0,75	38,04</											

5 PODATKI

90	2,10	0,82	1,10	39,63	31,15	90,00	1000,00	0,107	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,90	14,32%
91	3,50	0,52	0,92	45,11	15,38	90,00	1000,00	0,049	0,07	0,75	1,50	2	0,00	0,48	6,59%
92	1,60	0,87	1,50	48,17	17,02	200,00	800,00	0,078	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,31	4,67%
93	1,60	0,89	1,59	47,78	19,89	90,00	1000,00	0,098	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,42	13,12%
94	1,60	0,89	1,69	47,36	22,95	90,00	1000,00	0,097	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,50	12,93%
95	1,60	0,89	1,83	46,93	26,14	90,00	1000,00	0,093	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,63	12,44%
96	1,60	0,89	1,73	46,49	29,30	90,00	1000,00	0,074	0,07	0,75	1,50	2	0,00	1,54	9,86%
97	3,50	0,46	3,38	52,79	31,66	200,00	800,00	0,060	0,03	1,67	1,50	3	0,00	1,55	3,59%
98	3,50	0,46	8,87	51,85	37,71	200,00	800,00	0,060	0,03	1,67	1,50	3	0,00	4,08	3,59%
						Površina zidov v X smeri =		11,10%						91,15	69,18
						Površina zidov v Y smeri =		8,42%							

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: BSC = ((a_g * S * g_1 * 2,5)/q) * k BSC = 0,375	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,042
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,028
Faktor obnašanja konstrukcij	$q = 1,500$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,374
Faktor pomembnosti objekta	$g_1 = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,335
				SRC_{dx} = 0,321 SRC_{dy} = 0,285

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri: 12,341

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

 $m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,625$

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri: 11,049

Nosilnosti zidov na
meji elastičnosti
etaže in etažna preč-
na sila

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	σ ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	μ	K _{xxi}	K _{xyi}	C _r	b _x	b _y	H _{xxxi}	H _{xyxi}	H _{xxi}	H _{xyi}	H _{ABX}	H _{ABY}	d _{xxi} (mm)	d _{xyi} (mm)	H _{xxi}	H _{xyi}	si*Ai*xi	si*Ai	si*Ai*yi	Kyi*xi	
1	0,80	1,83	0,71	18,28	0,39	90,00	1000,00	0,179	0,07	0,75	1,50	119,24	110,30	0,90	1,10	1,50	0,1351	0,0991	0,4024	0,1550	0,3688	0,0991	3,0928	0,8984	0,0235	0,0151	4,225	0,231	0,090	2016,17	
2	0,80	2,28	0,70	21,28	0,47	90,00	1000,00	0,173	0,07	0,75	1,50	148,26	136,28	0,90	1,10	1,50	0,1651	0,1211	0,6058	0,1860	0,3961	0,1211	2,6718	0,8885	0,0292	0,0185	5,881	0,276	0,130	2899,95	
3	3,00	3,30	1,00	24,04	3,89	90,00	1000,00	0,121	0,07	0,75	1,50	77,69	49,25	0,90	1,10	1,50	0,3017	0,2212	0,3673	0,1113	0,3673	0,1113	4,7286	2,2600	0,0151	0,0066	9,565	0,398	1,548	1183,93	
4	3,00	4,04	1,00	28,22	3,93	90,00	1000,00	0,119	0,07	0,75	1,50	96,99	60,30	0,90	1,10	1,50	0,3674	0,2694	0,5434	0,1345	0,5434	0,1345	5,6022	2,2304	0,0189	0,0080	13,526	0,479	1,881	1701,65	
5	3,00	4,14	1,00	32,31	3,96	90,00	1000,00	0,118	0,07	0,75	1,50	99,58	61,79	0,90	1,10	1,50	0,3763	0,2760	0,5699	0,1377	0,5699	0,1377	5,7232	2,2278	0,0194	0,0080	15,845	0,490	1,941	1996,32	
6	3,00	1,98	0,99	35,88	3,99	90,00	1000,00	0,127	0,07	0,75	1,50	41,81	29,02	0,90	1,10	1,50	0,1821	0,1336	0,1363	0,0682	0,1363	0,0682	3,2606	2,3487	0,0081	0,0037	8,919	0,249	0,991	1041,32	
7	3,00	3,59	1,00	38,67	4,01	90,00	1000,00	0,120	0,07	0,75	1,50	85,28	53,58	0,90	1,10	1,50	0,3273	0,2400	0,4317	0,1202	0,4317	0,1202	5,0618	2,2441	0,0166	0,0068	16,594	0,429	1,722	2071,95	
8	3,00	2,58	0,99	42,27	4,04	90,00	1000,00	0,124	0,07	0,75	1,50	57,98	37,81	0,90	1,10	1,50	0,2358	0,1730	0,2279	0,0874	0,2279	0,0874	3,9308	2,3126	0,0113	0,0047	13,427	0,318	1,282	1598,27	
9	3,10	4,89	0,89	19,85	7,68	90,00	1000,00	0,151	0,07	0,75	1,50	102,21	55,13	0,90	1,10	1,50	0,4287	0,3144	0,8269	0,1505	0,8269	0,1505	8,0902	2,7299	0,0196	0,0075	13,023	0,656	5,042	1094,28	
10	2,00	1,68	0,47	37,71	8,01	200,00	800,00	0,082	0,03	1,67	1,50	50,80	13,79	0,90	1,10	1,50	0,0401	0,0294	0,0519	0,0145	0,0519	0,0145	1,0222	1,0537	0,0097	0,0018	2,452	0,065	0,521	519,89	
11	2,00	1,43	0,47	40,14	8,01	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	1,50	39,79	11,74	0,90	1,10	1,50	0,0360	0,0264	0,0430	0,0141	0,0430	0,0141	1,0812	1,2049	0,0076	0,0015	2,561	0,064	0,511	471,11	
12	2,00	2,21	0,47	42,39	8,01	200,00	800,00	0,071	0,03	1,67	1,50	73,94	18,14	0,90	1,10	1,50	0,0502	0,0368	0,0785	0,0167	0,0785	0,0167	1,0618	0,9206	0,0142	0,0023	3,147	0,074	0,594	768,78	
13	1,10	1,60	0,70	1,35	10,91	90,00	1000,00	0,153	0,07	0,75	1,50	73,75	64,43	0,90	1,10	1,50	0,1109	0,0813	0,1983	0,0868	0,1983	0,0813	2,6893	1,2619	0,0140	0,0094	0,232	0,171	1,869	87,11	
14	1,10	1,09	0,70	4,12	10,84	90,00	1000,00	0,174	0,07	0,75	1,50	48,33	43,89	0,90	1,10	1,50	0,0791	0,0580	0,1011	0,0649	0,1011	0,0580	2,0918	1,3215	0,0092	0,0063	0,548	0,133	1,441	181,02	
15	1,40	1,72	0,70	5,53	10,81	90,00	1000,00	0,139	0,07	0,75	1,50	61,45	49,62	0,90	1,10	1,50	0,1154	0,0846	0,1677	0,0682	0,1677	0,0682	2,7289	1,3754	0,0117	0,0071	0,926	0,168	1,811	274,13	
16	3,10	2,76	0,70	8,87	10,72	90,00	1000,00	0,126	0,07	0,75	1,50	42,70	18,92	0,90	1,10	1,50	0,1794	0,1315	0,1809	0,0459	0,1809	0,0459	4,2357	2,4249	0,0081	0,0027	2,167	0,244	2,620	167,78	
17	2,00	2,06	0,69	11,28	10,67	90,00	1000,00	0,191	0,07	0,75	1,50	49,78	32,70	0,90	1,10	1,50	0,1523	0,1117	0,2081	0,0697	0,2081	0,0697	4,1810	2,1321	0,0094	0,0046	3,056	0,271	2,890	368,78	
18	2,00	1,89	0,70	16,48	10,53	90,00	1000,00	0,195	0,07	0,75	1,50	45,77	30,77	0,90	1,10	1,50	0,1431	0,1049	0,1806	0,0669	0,1806	0,0669	3,9458	2,1736	0,0087	0,0043	4,259	0,258	2,720	507,26	
19	3,10	5,15	0,92	19,72	11,97	90,00	1000,00	0,128	0,07	0,75	1,50	111,60	61,91	0,90	1,10	1,50	0,4415	0,3238	0,8350	0,1492	0,8350	0,1492	7,4827	2,4095	0,0211	0,0085	11,950	0,606	7,251	1220,82	
20	3,10	3,30	0,96	23,92	11,79	90,00	1000,00	0,156	0,07	0,75	1,50	71,89	43,01	0,90	1,10	1,50	0,3158	0,2316	0,4167	0,1212	0,4167	0,1212	5,7960	2,8182	0,0136	0,0058	11,821	0,494	5,825	1028,76	
21	3,10	2,88	0,96	28,79	11,82	90,00	1000,00	0,160	0,07	0,75	1,50	61,54	37,54	0,90	1,10	1,50	0,2783	0,2041	0,3240	0,1080	0,3240	0,1080	5,2640	2,8769	0,0116	0,0050	12,771	0,444	5,245	1080,66	
22	3,10	3,74	0,82	32,10	11,92	90,00	1000,00	0,178	0,07	0,75	1,50	70,56	35,81	0,90	1,10	1,50	0,3207	0,2352	0,5031	0,1103	0,5031	0,1103	7,1298	3,0801	0,0133	0,0047	17,564	0,547	6,522	1149,55	
23	2,10	1,10	0,82	36,35	11,95	90,00	1000,00	0,262	0,07	0,75	1,50	25,30	21,59	0,90	1,10	1,50	0,1093	0,0801	0,0806	0,0601	0,0806	0,0601	3,1849	2,7817	0,0048	0,0028	8,597	0,237	2,827	784,89	
24	3,10	2,70	1,33	38,80	12,20	90,00	1000,00	0,108	0,07	0,75	1,50	79,06	61,73	0,90	1,10	1,50	0,3168	0,2323	0,2886	0,1421	0,2886	0,1421	3,6499	2,3028	0,0149	0,0079	14,702	0,387	4,718	2345,68	
25	3,10	3,07	1,42	41,88	12,24	90,00	1000,00	0,099	0,07	0,75	1,50	97,98	77,70	0,90	1,10	1,50	0,3749	0,2749	0,3710	0,1716	0,3710	0,1716	3,7869	2,2088	0,0185	0,0097	18,079	0,432	5,285	3254,30	
26	3,10	5,50	0,37	18,38	14,02	200,00	800,00	0,121	0,03	1,67	1,50	102,62	7,00	0,90	1,10	1,50	0,1192	0,0874	0,4037	0,0272	0,4037	0,0272	3,9336	3,8778	0,0192	0,0010	4,509	0,245	3,437	128,74	
27	0,40	0,98	0,37	21,98	13,84	200,00	800,00	0,138	0,03	1,67	1,50	146,02	121,50	0,90	1,10	1,50	0,0224	0,0165	0,1127	0,0426	0,1127	0,0165	0,0720	0,1355	0,0274	0,0165	1,103	0,050	0,694	2670,34	
28	1,15	1,56	0,82	1,52	16,20	90,00	1000,00	0,176	0,07	0,75	1,50	80,16	72,70	0,90	1,10	1,50	0,1332	0,0977	0,2341	0,1231	0,2341	0,1231	2,9205	1,3439	0,0149	0,0106	0,342	0,226	3,656	110,14	
29	1,15	1,27	0,81	4,16	16,13	90,00	1000,00	0,190	0,07	0,75	1,50	63,20	58,28	0,90	1,10	1,50	0,1101	0,0807	0,1612	0,1028	0,1612	0,1028	0,0807	2,5503	1,3855	0,0118	0,0084	0,812	0,195	3,154	242,21
30	1,10	1,91	0,80	5,75	16,09	90,00	1000,00	0,165	0,07	0,75	1,50	101,65	91,24	0,90	1,10	1,50	0,1555	0,1140	0,3420	0,1433	0,3420	0,1433	3,3645	1,2497	0,0189	0,0131	1,452	0,253	4,066	524,38	
31	1,10	2,62	0,80	9,06	16,00	90,00	1000,00	0,156	0,07	0,75	1,50	141,04	125,16	0,90	1,10	1,50	0,2088	0,1531	0,6162	0,1881	0,6162	0,1881	3,4379	1,2236	0,0262	0,0178	2,958	0,237	5,224	1133,97	
32	2,00	2,05	0,74	11,40	15,97	90,00	1000,00	0,250	0,07	0,75	1,50	53,10	36,75	0,90	1,10	1,50	0,1804	0,1323	0,2593	0,0936	0,2593	0,0936	4,8827	2,5463	0,0099	0,0052	4,326	0,380	6,061	418,88	
33	2,00	2,87	0,79	17,06	15,98	90,00	1000,00	0,287	0,07	0,75	1,50	82,04	57,42	0,90	1,10	1,50	0,2847	0,2088	0,5762	0,1586	0,5762	0,1586	7,0240	2,7622	0,0153	0,0079	11,091	0,650	10,388	979,80	
34	2,00	1,98	0,84	22,37	15,98	90,00	1000,00	0,323	0,07	0,75	1,50	57,94	43,76	0,90	1,10	1,50	0,2194	0,1609	0,3029	0,1285	0,3029	0,1285	5,2278	2,9361	0,0108	0,0059	12,029	0,538	8,595	978,78	

6 POTRESNA ANALIZA

65	3,10	0,48	0,85	47,00	15,71	90,00	1000,00	0,112	0,07	0,75	1,50	2,39	4,94	0,90	1,50	1,10	0,0267	0,0364	0,0060	0,0106	0,0060	0,0106	2,5144	2,1545	0,0004	0,0006	2,145	0,046	0,717	232,25
66	2,50	1,45	0,74	47,56	16,18	90,00	1000,00	0,217	0,07	0,75	1,50	26,32	17,34	0,90	1,10	1,50	0,1207	0,0885	0,0959	0,0490	0,0959	0,0490	3,6450	2,8231	0,0049	0,0021	11,068	0,233	3,764	824,85
67	3,10	3,00	0,52	40,04	18,72	90,00	1000,00	0,173	0,07	0,75	1,50	34,94	10,30	0,90	1,10	1,50	0,1613	0,1183	0,2010	0,0348	0,2010	0,0348	5,7508	3,3828	0,0064	0,0013	10,808	0,270	5,054	412,31
68	3,10	2,20	0,41	37,15	20,45	200,00	800,00	0,098	0,03	1,67	1,50	34,30	3,76	0,90	1,10	1,50	0,0489	0,0359	0,0593	0,0110	0,0593	0,0110	1,7280	2,9409	0,0063	0,0005	3,298	0,089	1,815	139,55
69	1,90	0,66	0,34	36,14	21,98	200,00	800,00	0,105	0,03	1,67	1,50	7,22	2,62	0,90	1,10	1,50	0,0125	0,0092	0,0077	0,0040	0,0077	0,0040	1,0649	1,5101	0,0013	0,0003	0,854	0,024	0,519	94,77
70	1,90	0,62	0,34	37,67	22,21	200,00	800,00	0,101	0,03	1,67	1,50	6,25	2,46	0,90	1,10	1,50	0,0115	0,0085	0,0065	0,0036	0,0065	0,0036	1,0439	1,4534	0,0011	0,0003	0,802	0,021	0,473	92,80
71	1,90	0,61	0,50	38,29	22,23	90,00	1000,00	0,235	0,07	0,75	1,50	6,97	5,78	0,90	1,10	1,50	0,0354	0,0259	0,0158	0,0129	0,0158	0,0129	2,2661	2,2395	0,0013	0,0007	2,742	0,072	1,592	221,33
72	1,90	1,08	0,50	40,45	22,56	90,00	1000,00	0,181	0,07	0,75	1,50	17,30	10,23	0,90	1,10	1,50	0,0567	0,0416	0,0421	0,0195	0,0421	0,0195	2,4328	1,9041	0,0031	0,0013	3,945	0,098	2,200	413,90
73	1,80	0,55	0,42	35,67	24,52	90,00	1000,00	0,102	0,07	0,75	1,50	5,34	4,05	0,90	1,10	1,50	0,0200	0,0147	0,0062	0,0047	0,0062	0,0047	1,1650	1,1730	0,0010	0,0005	0,840	0,024	0,577	144,39
74	1,80	0,51	0,42	37,29	24,75	90,00	1000,00	0,105	0,07	0,75	1,50	4,61	3,75	0,90	1,10	1,50	0,0187	0,0137	0,0055	0,0045	0,0055	0,0045	1,1873	1,2019	0,0008	0,0005	0,838	0,022	0,556	139,97
75	1,90	0,68	0,56	37,87	24,90	90,00	1000,00	0,100	0,07	0,75	1,50	9,48	8,07	0,90	1,10	1,50	0,0328	0,0241	0,0118	0,0097	0,0118	0,0097	1,2440	1,2039	0,0017	0,0010	1,439	0,038	0,947	305,47
76	1,90	1,03	0,56	40,02	25,21	90,00	1000,00	0,083	0,07	0,75	1,50	18,14	12,22	0,90	1,10	1,50	0,0471	0,0345	0,0230	0,0125	0,0230	0,0125	1,2690	1,0242	0,0033	0,0015	1,910	0,048	1,203	488,95
77	1,00	1,12	0,59	37,60	28,44	90,00	1000,00	0,068	0,07	0,75	1,50	46,76	40,78	0,90	1,10	1,50	0,0512	0,0376	0,0458	0,0241	0,0458	0,0241	0,9799	0,5920	0,0083	0,0052	1,692	0,045	1,280	1533,14
78	1,00	1,07	0,57	39,52	28,69	90,00	1000,00	0,071	0,07	0,75	1,50	42,93	37,16	0,90	1,10	1,50	0,0478	0,0350	0,0419	0,0223	0,0419	0,0223	0,9760	0,6006	0,0076	0,0047	1,709	0,043	1,241	1468,53
79	3,10	6,44	0,36	43,19	29,51	200,00	800,00	0,257	0,03	1,67	1,50	118,91	7,58	0,90	1,10	1,50	0,1866	0,1369	1,0473	0,0585	1,0473	0,0585	8,8078	7,7253	0,0210	0,0009	25,745	0,596	17,590	327,30
80	0,70	1,05	0,54	46,99	29,26	200,00	800,00	0,150	0,03	1,67	1,50	123,56	100,00	0,90	1,10	1,50	0,0363	0,0266	0,1160	0,0597	0,1160	0,0266	0,9390	0,2659	0,0219	0,0123	3,993	0,085	2,487	4698,57
81	0,70	0,89	0,54	48,28	29,42	200,00	800,00	0,180	0,03	1,67	1,50	101,37	84,76	0,90	1,10	1,50	0,0331	0,0243	0,0980	0,0595	0,0980	0,0243	0,9669	0,2868	0,0179	0,0103	4,172	0,086	2,542	4092,02
82	0,70	0,52	0,54	49,32	29,55	200,00	800,00	0,177	0,03	1,67	1,50	48,53	49,52	0,90	1,10	1,50	0,0141	0,0192	0,0329	0,0342	0,0141	0,0342	0,2904	0,6905	0,0086	0,0060	2,445	0,050	1,465	2442,15
83	3,10	3,48	0,70	51,29	29,88	200,00	800,00	0,102	0,03	1,67	1,50	112,39	25,75	0,90	1,10	1,50	0,1337	0,0981	0,2613	0,0526	0,2613	0,0526	2,3248	2,0409	0,0198	0,0031	12,715	0,248	7,406	1320,87
84	2,00	2,35	0,80	40,26	31,79	90,00	1000,00	0,384	0,07	0,75	1,50	66,87	48,00	0,90	1,10	1,50	0,2667	0,1956	0,4139	0,1409	0,4139	0,1409	6,1903	2,9356	0,0117	0,0061	29,090	0,723	22,972	1932,60
85	2,30	0,98	0,35	46,31	32,45	200,00	800,00	0,293	0,03	1,67	1,50	11,57	2,49	0,90	1,10	1,50	0,0293	0,0215	0,0353	0,0126	0,0353	0,0126	3,0519	5,0736	0,0020	0,0003	4,659	0,101	3,265	115,14
86	3,10	4,23	0,35	50,43	33,05	200,00	800,00	0,222	0,03	1,67	1,50	71,59	4,59	0,90	1,10	1,50	0,1118	0,0820	0,3888	0,0322	0,3888	0,0322	5,4318	7,0102	0,0125	0,0006	16,580	0,329	10,867	231,45
87	0,60	1,90	0,76	36,48	39,78	90,00	1000,00	0,181	0,07	0,75	1,50	179,16	172,44	0,90	1,10	1,50	0,1519	0,1114	0,6288	0,2515	0,3073	0,1114	1,7154	0,6461	0,0304	0,0221	9,555	0,262	10,419	6290,94
88	0,60	2,92	0,76	40,01	40,24	90,00	1000,00	0,191	0,07	0,75	1,50	276,52	265,01	0,90	1,10	1,50	0,2381	0,1746	1,5385	0,4004	0,3756	0,1746	1,3584	0,6588	0,0468	0,0335	16,977	0,424	17,073	10603,94
89	0,60	1,96	0,76	43,61	40,71	90,00	1000,00	0,179	0,07	0,75	1,50	184,90	177,89	0,90	1,10	1,50	0,1561	0,1145	0,6640	0,2575	0,3073	0,1145	1,6621	0,6434	0,0312	0,0221	11,651	0,267	10,875	7758,10
90	2,30	2,57	0,50	45,85	41,18	200,00	800,00	0,197	0,03	1,67	1,50	79,80	17,22	0,90	1,10	1,50	0,0920	0,0675	0,2490	0,0484	0,2490	0,0484	3,1204	2,8137	0,0135	0,0021	11,584	0,253	10,404	789,43
91	2,30	2,12	0,50	50,11	41,91	200,00	800,00	0,211	0,03	1,67	1,50	61,69	14,20	0,90	1,10	1,50	0,0783	0,0575	0,1804	0,0426	0,1804	0,0426	2,9248	2,9960	0,0104	0,0017	11,235	0,224	9,396	711,75
92	0,50	0,47	0,55	36,02	20,54	200,00	800,00	0,172	0,03	1,67	1,50	69,73	73,51	0,90	1,10	1,50	0,0128	0,0175	0,0375	0,0439	0,0128	0,0439	0,1841	0,5970	0,0128	0,0094	1,603	0,044	0,914	2647,70
93	0,50	0,47	0,52	35,84	21,67	200,00	800,00	0,422	0,03	1,67	1,50	65,92	68,31	0,90	1,10	1,50	0,0181	0,0246	0,0724	0,0801	0,0181	0,0801	0,2740	1,1725	0,0120	0,0088	3,696	0,103	2,234	2448,49
94	3,10	0,43	4,02	35,12	26,47	200,00	800,00	0,113	0,03	1,67	1,50	7,86	82,69	0,90	1,10	1,50	0,0724	0,0987	0,0252	0,2355	0,0252	0,2355	3,2057	2,8478	0,0014	0,0106	6,840	0,195	5,155	2903,96
95	3,10	0,66	2,15	38,40	19,57	90,00	1000,00	0,140	0,07	0,75	1,50	12,93	29,70	0,90	1,10	1,50	0,1000	0,1364	0,0345	0,1123	0,0345	0,1123	2,6665	3,7824	0,0024	0,0038	7,652	0,199	3,900	1140,33
96	3,10	0,66	1,65	38,10	21,44	90,00	1000,00	0,141	0,07	0,75	1,50	9,93	20,83	0,90	1,10	1,50	0,0768	0,1048	0,0265	0,0663	0,0265	0,0663	2,6705	3,1808	0,0018	0,0027	5,839	0,153	3,286	793,78
97	3,10	0,67	3,61	37,29	26,57	90,00	1000,00	0,142	0,07	0,75	1,50	22,46	55,45	0,90	1,10	1,50	0,1712	0,2334	0,0602	0,3244	0,0602	0,3244	2,6805	5,8497	0,0040	0,0071	12,814	0,344	9,131	2067,74
98	3,10	0,92	3,68	41,78	17,11	90,00	1000,00	0,129	0,07	0,75	1,50	44,24	77,77	0,90	1,10	1,50	0,2323	0,3168	0,1076	0,4306	0,1076	0,4306	2,4333	5,5366	0,0082	0,0098	18,316	0,438	7,501	3249,03
99	3,10	0,92	3,75	41,25	20,79	90,00	1000,00	0,177	0,07	0,75	1,50	45,08	79,40	0,90	1,10	1,50	0,2638	0,3597	0,1384	0,5641	0,1384	0,5641	3,0701	7,1053	0,0082	0,0100	25,174	0,610	12,687	3275,03
100	3,10	1,08	3,79	40,27	27,16	90,00	1000,00	0,157	0,07	0,75	1,50	61,21	94,30	0,90	1,10	1,50	0,2998	0,4088	0,1768	0,6206	0,1768	0,6206	2,8892	6,5812	0,0109	0,0119	25,841	0,642	17,430	3796,99
101	2,00	0,54	0,49	40,69	35,03	400,00	6000,00	1,055	0,25	12,50	1,50	25,03	22,90	0,90	1,10	1,50	0,1236	0,0907	0,0690	0,0626	0,0690	0,0626	2,7563	2,7331	0,0043	0,0029	11,353	0,279	9,774	931,88
102	2,00	0,54	0,49	40,38	37,05	400,00	6000,00	1,075	0,25	12,50	1,50	25,03	22,90	0,90	1,10	1,50	0,1246	0,0914	0,0702	0,0637	0,0702	0,0637	2,8053	2,7817	0,0043	0,0029	11,490	0,285	10,542	924,92
103	0,70	0,90	1,67	48,16	17,10	90,00	1000,00	0,216	0,07	0,75	1,50	154,05	158,94	0,90	1,10	1,50	0,1237	0,1687	0,2969	0,5509	0,1237	0,2937	0,8031	1,8477	0,0285	0,0194	15,609	0,324	5,541	

6 POTRESNA ANALIZA

			Max. elastične deformacije zidov							Deformacije zidov na meji elastičnosti							Deformacije zidov na meji nosilnosti	
Kxi/yi	Kxi/yi'	Kyi/xi'	d _{mi}	d _{je}	d _{mx} =d _{mx} +d _{mx}	d _{my} =d _{my} +d _{my}	d _{max}	d _{ymax}	d _{ax}	d _{ay}	d _{mei}	d _{jei}	H _{xi}	H _{yi}	Q _i	d _{mei}	d _{jei}	
46.50	18.14	36853.58	0.0127	0.0077	3.1056	0.9062	3.0928	0.8984	3.8801	0.8907	0.1968	0.1374	0.0235	0.0151	0.2312	4.6392	1.3477	
69.68	32.75	61711.03	0.0127	0.0062	2.6845	0.8947	2.6718	0.8885	2.6591	0.8823	0.1968	0.1358	0.0292	0.0185	0.2764	4.0077	1.3328	
302.19	1175.54	24858.15	0.0103	0.0048	4.7389	2.2648	4.7286	2.2600	4.7183	2.2552	0.1944	0.1344	0.0151	0.0086	0.3979	7.0929	3.3900	
380.68	1494.18	48020.60	0.0103	0.0027	5.6125	2.331	5.6022	2.304	5.5919	2.2278	0.1944	0.1323	0.0189	0.0080	0.4793	8.4033	3.3456	
394.03	1559.19	64494.96	0.0103	0.0006	5.7334	2.2283	5.7232	2.2278	5.7129	2.2272	0.1944	0.1302	0.0194	0.0080	0.4904	8.5848	3.3411	
166.60	663.91	37365.53	0.0103	-0.0012	3.2708	2.3474	3.2606	2.3474	3.2503	2.3487	0.1943	0.1284	0.0081	0.0037	0.2486	4.8909	3.5217	
232.16	1372.74	80117.99	0.0102	-0.0027	5.0720	2.2415	5.0618	2.2415	5.0515	2.2441	0.1943	0.1270	0.0166	0.0086	0.4291	7.5926	3.3622	
333.99	944.39	67553.99	0.0102	-0.0045	3.9410	2.3081	3.9308	2.3081	3.9206	2.3126	0.1943	0.1251	0.0113	0.0047	0.3177	5.8962	3.4623	
785.40	6034.99	21720.41	0.0077	0.0069	8.0979	2.7369	8.0902	2.7299	8.0825	2.7230	0.1918	0.1366	0.0196	0.0075	0.6561	12.1354	4.0949	
406.71	3256.16	19602.86	0.0075	-0.0022	1.0297	1.0515	1.0222	1.0515	1.0417	1.0537	0.1916	0.1275	0.0097	0.0018	0.0650	1.5333	1.5773	
318.58	2550.56	18911.39	0.0075	-0.0034	1.0887	1.2015	1.0812	1.2015	1.0737	1.2049	0.1916	0.1262	0.0076	0.0015	0.0638	1.6218	1.8022	
591.98	4739.43	32585.66	0.0075	-0.0046	1.0693	0.9161	1.0618	0.9161	1.0544	0.9206	0.1916	0.1251	0.0142	0.0023	0.0742	1.5928	1.7474	
804.83	8783.08	117.77	0.0055	0.0163	2.6947	1.2783	2.6893	1.2619	2.6838	1.2456	0.1895	0.1460	0.0140	0.0094	0.1713	4.0339	1.8929	
524.01	5681.28	746.52	0.0055	0.0049	2.0973	1.3365	2.0918	1.3215	2.0863	1.3066	0.1896	0.1446	0.0092	0.0063	0.1329	3.1377	1.9823	
664.00	7175.13	1514.55	0.0055	0.0142	2.7344	1.3896	2.7289	1.3754	2.7233	1.3612	0.1896	0.1438	0.0117	0.0071	0.1676	4.0033	2.0631	
457.81	4908.14	1488.02	0.0056	0.0125	4.2413	2.4375	4.2357	2.4249	4.2301	2.4124	0.1897	0.1421	0.0081	0.0027	0.2444	6.3536	3.6374	
530.94	5662.46	4159.10	0.0056	0.0113	4.1866	2.1434	4.1810	2.1321	4.1753	2.1208	0.1897	0.1409	0.0094	0.0046	0.2709	6.2715	3.1982	
481.85	5072.96	8361.65	0.0057	0.0086	3.9515	2.1822	3.9458	2.1736	3.9400	2.1649	0.1898	0.1383	0.0087	0.0043	0.2584	5.9186	3.2603	
1335.36	15978.96	24073.40	0.0047	0.0070	7.4875	2.4165	7.4827	2.4095	7.4780	2.4025	0.1888	0.1366	0.0211	0.0085	0.6060	11.2241	3.6142	
847.27	9985.88	24606.80	0.0049	0.0048	5.8009	2.8231	5.7960	2.8182	5.7921	2.8134	0.1889	0.1345	0.0136	0.0058	0.4942	8.6941	4.2273	
727.68	8604.10	31112.22	0.0048	0.0024	5.2688	2.8792	5.2640	2.8769	5.2591	2.8745	0.1889	0.1320	0.0116	0.0050	0.4436	7.8960	4.1523	
841.09	10025.77	36900.64	0.0048	0.0007	7.1346	3.0807	7.1298	3.0801	7.1250	3.0794	0.1888	0.1303	0.0133	0.0047	0.5472	10.6947	4.2601	
302.38	3613.99	28529.95	0.0047	-0.0015	3.1896	2.7802	3.1849	2.7802	3.1801	2.7817	0.1888	0.1281	0.0048	0.0028	0.2365	4.7773	4.1703	
964.17	11758.03	89135.80	0.0046	-0.0023	3.6545	2.3005	3.6499	2.3005	3.6453	2.3028	0.1887	0.1273	0.0149	0.0079	0.3869	5.4749	4.3507	
1199.53	14685.88	136302.95	0.0045	-0.0043	3.7915	2.2045	3.7869	2.2045	3.7824	2.2088	0.1886	0.1253	0.0185	0.0097	0.4316	5.6804	3.3067	
1438.28	20158.97	2366.70	0.0033	0.0077	3.9370	3.8855	3.9336	3.8778	3.9303	3.8702	0.1874	0.1373	0.0192	0.0101	0.2453	5.9004	5.8167	
1208.86	27968.66	56868.79	0.0034	0.0058	0.7754	1.4131	0.7720	1.3355	0.7685	0.1296	0.1875	0.1355	0.0274	0.0165	0.0502	1.1580	2.0202	
2920.90	21047.35	166.87	0.0018	0.0163	2.9223	1.3601	2.9205	1.3439	2.9187	1.3276	0.1859	0.1459	0.0149	0.0106	0.2256	4.3807	2.0158	
1019.71	16452.00	1006.61	0.0019	0.0149	2.5522	1.4004	2.5503	1.3855	2.5485	1.3706	0.1859	0.1445	0.0118	0.0084	0.1955	3.8255	2.0745	
1635.60	26316.80	3013.61	0.0019	0.0141	3.3664	1.2638	3.3645	1.2497	3.3626	1.2356	0.1860	0.1437	0.0189	0.0131	0.2527	5.0467	1.8782	
2256.71	36107.39	10273.76	0.0020	0.0124	3.4399	1.2360	3.4379	1.2236	3.4360	1.2112	0.1860	0.1420	0.0262	0.0178	0.3265	5.1569	1.8354	
847.86	13538.58	4773.94	0.0020	0.0112	4.8846	2.5575	4.8827	2.5463	4.8807	2.5351	0.1861	0.1409	0.0099	0.0052	0.3795	5.3240	1.8199	
1311.02	20951.37	16718.29	0.0020	0.0083	7.0259	2.7705	7.0240	2.7622	7.0220	2.7538	0.1860	0.1380	0.0153	0.0079	0.6500	10.5360	4.1433	
925.83	14794.74	21890.32	0.0020	0.0056	5.2298	2.9417	5.2278	2.9367	5.2258	2.9305	0.1860	0.1353	0.0108	0.0059	0.5378	7.7947	4.4042	
925.56	14696.93	33020.59	0.0020	0.0031	5.1985	2.9485	5.1965	2.9454	5.1944	2.9423	0.1861	0.1328	0.0108	0.0059	0.5378	7.7947	4.4181	
946.21	14927.45	47123.14	0.0021	0.0006	5.3598	2.9727	5.3577	2.9720	5.3556	2.9714	0.1862	0.1303	0.0112	0.0059	0.5741	8.0365	4.5818	
1670.03	25898.79	87532.41	0.0023	-0.0030	9.9595	3.1361	9.9572	3.1361	9.9549	3.1391	0.1864	0.1266	0.0201	0.0072	0.8383	14.9358	4.7042	
1037.49	16307.32	62879.72	0.0021	-0.0053	6.2775	2.8035	6.2754	2.8035	6.2732	2.8087	0.1862	0.1244	0.0123	0.0041	0.4507	9.4130	2.0525	
828.35	9516.94	23.55	0.0051	0.0167	1.1257	1.8077	1.1206	1.7909	1.1156	1.7742	0.1891	0.1464	0.0136	0.0106	0.1614	1.6809	2.6864	
651.35	9491.42	33.93	0.0029	0.0167	2.3076	1.7436	2.3046	1.7269	2.3017	1.7402	0.1870	0.1463	0.0084	0.0107	0.3879	3.4570	0.9903	
23.33	261.40	163.17	0.0053	0.0146	4.8456	3.0845	4.8404	3.0699	4.8351	3.0552	0.1893	0.1443	0.0004	0.0111	0.0794	7.2605	0.6048	
134.98	1947.89	1843.92	0.0030	0.0146	3.4609	0.0595	3.4579	0.0449	3.4548	0.4303	0.1871	0.1442	0.0018	0.0118	0.2358	5.1868	0.6763	
163.26	1895.40	321.91	0.0050	0.0118	2.4053	4.5684	2.4003	4.5566	2.3954	4.5448	0.1891	0.1414	0.0027	0.0043	0.2201	3.6005	6.6483	
227.48	3404.00	3560.97	0.0027	0.0118	2.3838	4.8467	2.3812	4.8350	2.3785	4.8232	0.1867	0.1414	0.0028	0.0047	0.2339	3.5717	7.2524	
68.89	103.27	19309.77	0.0120	0.0082	2.0872	4.4149	2.0752	4.4068	2.0633	4.3986	0.1960	0.1378	0.0090	0.0088	0.3166	3.1128	6.6101	
173.17	1012.70	19075.20	0.0090	0.0082	2.9897	6.6719	2.9807	6.6637	2.9718	6.6556	0.1930	0.1378	0.0057	0.0087	0.4647	4.4711	9.9596	
1177.40	9918.38	43820.39	0.0072	0.0082	0.6415	1.9439	0.6343	1.9357	0.6271	1.9276	0.1913	0.1378	0.0267	0.0199	0.2018	0.9514	2.9036	
573.95	5854.31	16702.51	0.0060	0.0082	1.9213	0.8145	1.9153	0.8064	1.9093	0.7982	0.1900	0.1378	0.0107	0.0076	0.1427	0.7730	1.2095	
60.29	131.85	29199.44	0.0115	0.0056	2.7417	5.7333	2.7302	5.7276	2.7187	5.7220	0.1956	0.1353	0.0054	0.0079	0.3836	4.0953	8.5915	
225.52	1303.52	37144.77	0.0090	0.0056	2.7739	6.4869	2.7649	6.4813	2.7558	6.4756	0.1931	0.1353	0.0075	0.0100	0.4947	4.1473	9.7219	
593.53	5776.20	48777.51	0.0063	0.0057	2.4302	6.0109	2.4239	6.0053	2.4177	5.9996	0.1904	0.1353	0.0116	0.0133	0.5351	3.6359	9.0079	
15.46	208.14	2106.55	0.0037	0.0056	1.8137	1.4194	1.8100	1.4118	1.8063	1.4082	0.1878	0.1352	0.0002	0.0006	0.0195	0.2751	1.2207	
855.42	6778.38	19761.18	0.0075	0.0016	2.3510	7.7871	2.3435	7.7855	2.3359	7.7839	0.1916	0.1313	0.0207	0.0245	0.9564	3.5152	11.6783	
64.02	384.13	15059.10	0.0089	-0.0017	4.1034	8.5415	4.0945	8.5415	4.0857	8.5432	0.1929	0.1279	0.0021	0.0056	0.4038	6.1418	12.8122	
83.06	701.25	19254.28	0.0072	-0.0018	2.6104	2.9835	2.6032	2.9835	2.9861	2.9853	0.1913	0.1279	0.0019	0.0018	0.1817	3.9049	4.7573	
182.27	2044.74	37920.81	0.0053	-0.0018	2.5127	3.9812	2.5075	3.9812	2.5022	3.9830	0.1893	0.1279	0.0031	0.0036	0.2405	3.7612	5.9719	
598.80	7585.57	69187.32	0.0043	-0.0017	1.0960	1.3025	1.0917	1.3025	1.0875	1.3041	0.1883	0.1280	0.0089	0.0066	0.1028	1.6376	1.9537	
475.84	7210.36	39557.66	0.0025	-0.0017	1.2644	1.1619	1.2619	1.1599	1.2593	1.1636	0.1866	0.1280	0.0059	0.0038	0.0803	1.8928	1.7428	
1079.34	5843.54	400590.89	0.0093	-0.0051	0.8635	1.9985	0.8542	1.9985	0.8449	2.0036	0.1933	0.1245	0.0385	0.0263	0.3021	1.2813	2.9977	

6 POTRESNA ANALIZA

37.57	590.22	10915.92	0.0022	-0.0069	2.5166	2.1476	2.5144	2.1476	2.5123	2.1545	0.1862	0.1227	0.0004	0.0006	0.0456	3.7716	3.2214
425.76	6886.59	39222.01	0.0018	-0.0072	3.6469	2.8159	3.6450	2.8159	3.6432	2.8231	0.1859	0.1224	0.0049	0.0021	0.2327	5.4676	4.2239
654.28	12250.83	16509.56	0.0001	-0.0034	5.7509	3.3794	5.7508	3.3794	5.7507	3.3828	0.1841	0.1263	0.0064	0.0013	0.2699	8.6262	5.0691
701.40	14340.77	5184.40	-0.0011	-0.0019	1.7269	2.9390	1.7269	2.9390	1.7280	2.9409	0.1830	0.1277	0.0063	0.0005	0.0888	2.5903	4.4085
158.67	3487.01	3424.60	-0.0022	-0.0014	1.0627	1.5088	1.0627	1.5088	1.0649	1.5101	0.1819	0.1283	0.0013	0.0003	0.0236	1.5940	2.2631
138.94	3086.39	3495.79	-0.0023	-0.0022	1.0416	1.4512	1.0416	1.4512	1.0439	1.4534	0.1817	0.1275	0.0011	0.0003	0.0213	1.5624	2.1768
154.91	3443.54	8475.07	-0.0024	-0.0025	2.2637	2.2370	2.2637	2.2370	2.2661	2.2395	0.1817	0.1272	0.0013	0.0007	0.0716	3.3956	3.3555
390.33	8906.54	16740.65	-0.0026	-0.0036	2.4302	1.9005	2.4302	1.9005	2.4328	1.9041	0.1815	0.1261	0.0031	0.0013	0.0975	3.6454	2.8508
130.86	3208.29	5149.79	-0.0039	-0.0011	1.1611	1.1718	1.1611	1.1718	1.1650	1.1730	0.1801	0.1285	0.0010	0.0005	0.0236	1.7417	1.7577
114.20	2826.53	5219.19	-0.0041	-0.0020	1.1832	1.1999	1.1832	1.1999	1.1873	1.2019	0.1800	0.1277	0.0008	0.0005	0.0225	1.7748	1.7999
236.09	5879.01	11566.83	-0.0042	-0.0023	1.2398	1.2017	1.2398	1.2017	1.2440	1.2039	0.1799	0.1274	0.0017	0.0010	0.0380	1.8596	1.8025
457.31	11529.25	19565.44	-0.0044	-0.0034	1.2646	1.0209	1.2646	1.0209	1.2690	1.0242	0.1797	0.1263	0.0033	0.0015	0.0477	1.8969	1.5313
1329.83	37816.40	57646.25	-0.0066	-0.0021	0.9732	0.5899	0.9732	0.5899	0.9799	0.5920	0.1774	0.1275	0.0083	0.0052	0.0450	1.4598	0.8848
1231.67	35336.65	58029.05	-0.0068	-0.0031	0.9691	0.5975	0.9691	0.5975	0.9760	0.6006	0.1773	0.1265	0.0076	0.0047	0.0432	1.4537	0.8962
3508.78	103540.56	14135.80	-0.0074	-0.0050	8.8004	7.7203	8.8004	7.7203	8.8078	7.7253	0.1767	0.1247	0.0210	0.0009	0.5961	13.2007	11.5804
3615.23	105778.15	220776.42	-0.0072	-0.0069	0.9318	0.2590	0.9318	0.2590	0.9390	0.2659	0.1769	0.1227	0.0219	0.0123	0.0850	1.3976	0.3885
2982.27	87741.44	197558.63	-0.0073	-0.0076	0.9596	0.2792	0.9596	0.2792	0.9669	0.2868	0.1768	0.1221	0.0179	0.0103	0.0864	1.4393	0.4188
1434.25	42383.50	120434.49	-0.0074	-0.0081	0.2829	0.6824	0.2829	0.6824	0.2904	0.6905	0.1767	0.1215	0.0086	0.0060	0.0496	0.4244	1.0236
3357.94	100328.63	67750.28	-0.0076	-0.0091	2.3172	2.0318	2.3172	2.0318	2.3248	2.0409	0.1764	0.1205	0.0198	0.0031	0.2479	3.4758	3.0477
2125.99	67593.76	77810.37	-0.0090	-0.0035	6.1813	2.9322	6.1813	2.9322	6.1903	2.9356	0.1751	0.1262	0.0117	0.0061	0.7225	9.2720	4.3983
375.58	12187.52	5331.77	-0.0094	-0.0066	3.0425	5.0671	3.0425	5.0671	3.0519	5.0736	0.1747	0.1231	0.0020	0.0003	0.1006	4.5637	7.6006
2366.17	78208.89	11672.18	-0.0098	-0.0087	5.4220	7.0016	5.4220	7.0016	5.4318	7.0102	0.1742	0.1210	0.0125	0.0006	0.3288	8.1330	10.5023
7126.99	283511.57	229506.14	-0.0145	-0.0016	1.7009	0.6445	1.7009	0.6445	1.7154	0.6461	0.1696	0.1281	0.0304	0.0221	0.2619	2.5514	0.9668
11127.06	447741.95	424295.57	-0.0148	-0.0034	1.3436	0.6554	1.3436	0.6554	1.3584	0.6588	0.1693	0.1263	0.0468	0.0335	0.4243	2.0154	0.9831
7526.93	306406.27	338354.08	-0.0151	-0.0052	1.6470	0.6383	1.6470	0.6383	1.6621	0.6434	0.1690	0.1245	0.0312	0.0221	0.2671	2.4705	0.9574
3285.97	135306.22	36195.40	-0.0154	-0.0063	3.1049	2.8074	3.1049	2.8074	3.1204	2.8137	0.1686	0.1233	0.0135	0.0021	0.2527	4.6574	4.2110
2585.45	108363.79	35667.96	-0.0160	-0.0085	2.9088	2.9875	2.9088	2.9875	2.9248	2.9960	0.1681	0.1211	0.0104	0.0017	0.2242	4.3632	4.4812
1432.34	29423.05	95364.80	-0.0012	-0.0013	0.1829	0.5957	0.1829	0.5957	0.1841	0.5970	0.1829	0.1283	0.0128	0.0094	0.0445	0.2743	0.8936
1428.37	30948.56	87763.74	-0.0020	-0.0012	0.2721	1.1713	0.2721	1.1713	0.2740	1.1725	0.1821	0.1284	0.0120	0.0088	0.1031	0.4081	1.7569
207.97	5504.67	101981.15	-0.0053	-0.0009	3.2004	2.8470	3.2004	2.8470	3.2057	2.8478	0.1789	0.1288	0.0014	0.0106	0.1948	4.8007	4.2704
253.06	4951.53	43782.96	-0.0005	-0.0025	2.6660	3.7799	2.6660	3.7799	2.6665	3.7824	0.1836	0.1271	0.0024	0.0038	0.1993	3.9990	5.6699
212.83	4564.03	30246.25	-0.0018	-0.0024	2.6687	3.1784	2.6687	3.1784	2.6705	3.1808	0.1823	0.1273	0.0018	0.0027	0.1532	4.0030	4.7676
596.77	15857.49	77106.14	-0.0054	-0.0020	2.6752	5.8477	2.6752	5.8477	2.6805	5.8497	0.1787	0.1277	0.0040	0.0071	0.3436	4.0128	8.7716
756.89	12949.84	135734.67	0.0012	-0.0042	2.4345	5.5324	2.4333	5.5324	2.4321	5.5366	0.1853	0.1254	0.0082	0.0098	0.4384	3.6499	8.2986
937.09	19479.39	135088.36	-0.0014	-0.0040	3.0688	7.1013	3.0688	7.1013	3.0701	7.1053	0.1827	0.1257	0.0082	0.0100	0.6103	4.6032	10.6519
1662.36	45147.93	152881.94	-0.0058	-0.0035	2.8835	6.5778	2.8835	6.5778	2.8892	6.5812	0.1783	0.1262	0.0109	0.0119	0.6418	4.3252	9.8666
876.62	30704.49	37916.39	-0.0112	-0.0037	2.7451	2.7294	2.7451	2.7294	2.7563	2.7331	0.1729	0.1259	0.0043	0.0029	0.2790	4.1177	4.0941
927.35	34361.13	37351.93	-0.0126	-0.0035	2.7927	2.7781	2.7927	2.7781	2.8053	2.7817	0.1715	0.1261	0.0043	0.0029	0.2845	4.1890	4.1672
2633.89	45034.30	368646.37	0.0012	-0.0075	0.8043	1.8402	0.8031	1.8402	0.8019	1.8477	0.1853	0.1221	0.0285	0.0194	0.3241	1.2046	2.7603
3733.46	74896.99	438841.26	-0.0009	-0.0073	0.8469	1.5903	0.8469	1.5903	0.8477	1.5976	0.1832	0.1223	0.0341	0.0235	0.4514	1.2703	2.3855
4221.41	97738.31	422326.22	-0.0030	-0.0071	0.8451	1.6243	0.8451	1.6243	0.8481	1.6314	0.1811	0.1225	0.0330	0.0231	0.4427	1.2677	2.4365
4725.83	123774.30	410273.50	-0.0051	-0.0069	0.8443	1.6420	0.8443	1.6420	0.8494	1.6488	0.1790	0.1228	0.0323	0.0229	0.4398	1.2665	2.4629
4596.79	133936.55	351157.07	-0.0071	-0.0066	0.7891	1.8009	0.7891	1.8009	0.7963	1.8075	0.1770	0.1230	0.0279	0.0200	0.3255	1.1837	2.7013
3650.30	133546.15	386114.29	-0.0123	-0.0080	1.4564	7.7112	1.4564	7.7112	1.4687	7.7172	0.1718	0.1236	0.0171	0.0233	0.5643	2.1847	11.5668
130.62	3977.78	84839.79	-0.0080	-0.0082	1.5120	1.0949	1.5120	1.0949	1.5200	1.1031	0.1780	0.1215	0.0008	0.0042	0.0459	2.2679	1.6423
540.19	16760.59	176161.66	-0.0084	-0.0099	1.9596	2.1428	1.9596	2.1428	1.9680	2.1527	0.1756	0.1197	0.0031	0.0075	0.1550	2.9394	3.2142
761.32	26062.23	248313.00	-0.0106	-0.0097	2.2390	3.0075	2.2390	3.0075	2.2496	3.0171	0.1734	0.1200	0.0039	0.0109	0.2355	3.3584	4.5112
536.97	20088.07	136811.11	-0.0128	-0.0094	2.5659	2.5562	2.5659	2.5562	2.5787	2.5656	0.1712	0.1202	0.0025	0.0061	0.1786	3.8488	3.8342
1002.95	40838.10	269818.66	-0.0151	-0.0091	1.9068	2.7896	1.9068	2.7896	1.9220	2.7987	0.1690	0.1205	0.0042	0.0123	0.2178	2.8602	4.1843
1396.05	44586.99	80840.60	-0.0091	-0.0016	2.5807	5.0241	2.5807	5.0241	2.5898	5.0257	0.1750	0.1280	0.0077	0.0077	0.4211	3.8711	7.5361
1942.60	68936.99	100716.62	-0.0115	-0.0014	2.2830	5.4508	2.2830	5.4508	2.2945	5.4522	0.1726	0.1283	0.0094	0.0099	0.4279	3.4245	8.1762
1347.60	52298.92	58731.50	-0.0138	-0.0011	2.2081	3.5473	2.2081	3.5473	2.2219	3.5484	0.1703	0.1285	0.0059	0.0059	0.2583	3.3122	5.3209
142134.671	3696347.78	9519422.00	0.0130	0.0170									1.3898	0.9312		32.9840	
													Hx	Hy	Qtot		

Deformacija x na meji elastičnosti = 0,1829 mm
Deformacija y na meji elastičnosti = 0,1355 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q) * k$ BSC = 0,375	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,222
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,152
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,543
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,346

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,625$$

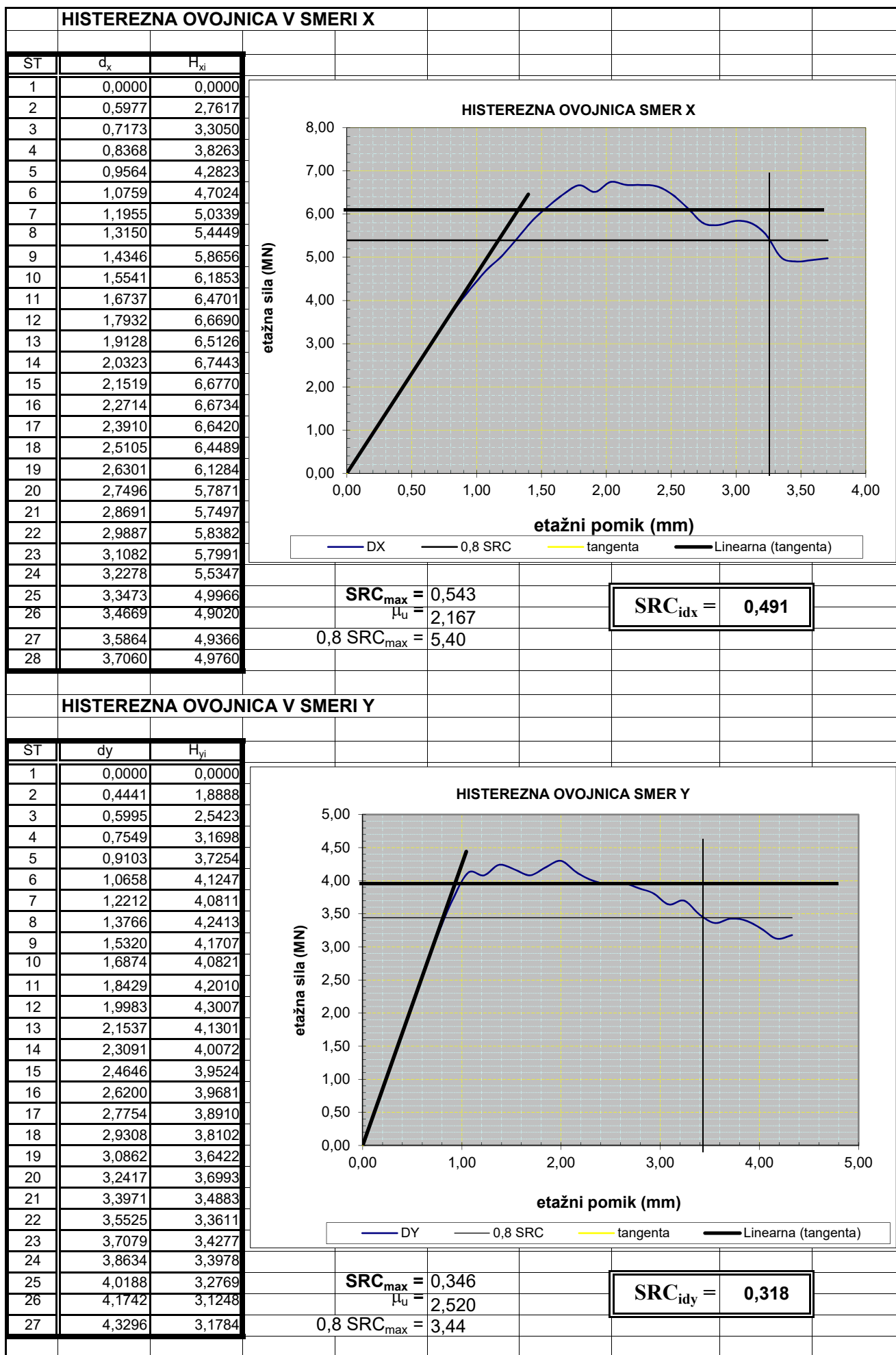
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	6,744
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	4,301

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 32,447$	$X_s = 31,668$
$Y_m = 17,840$	$Y_s = 17,251$
$e_x = 0,779$ m	
$e_y = 0,588$ m	

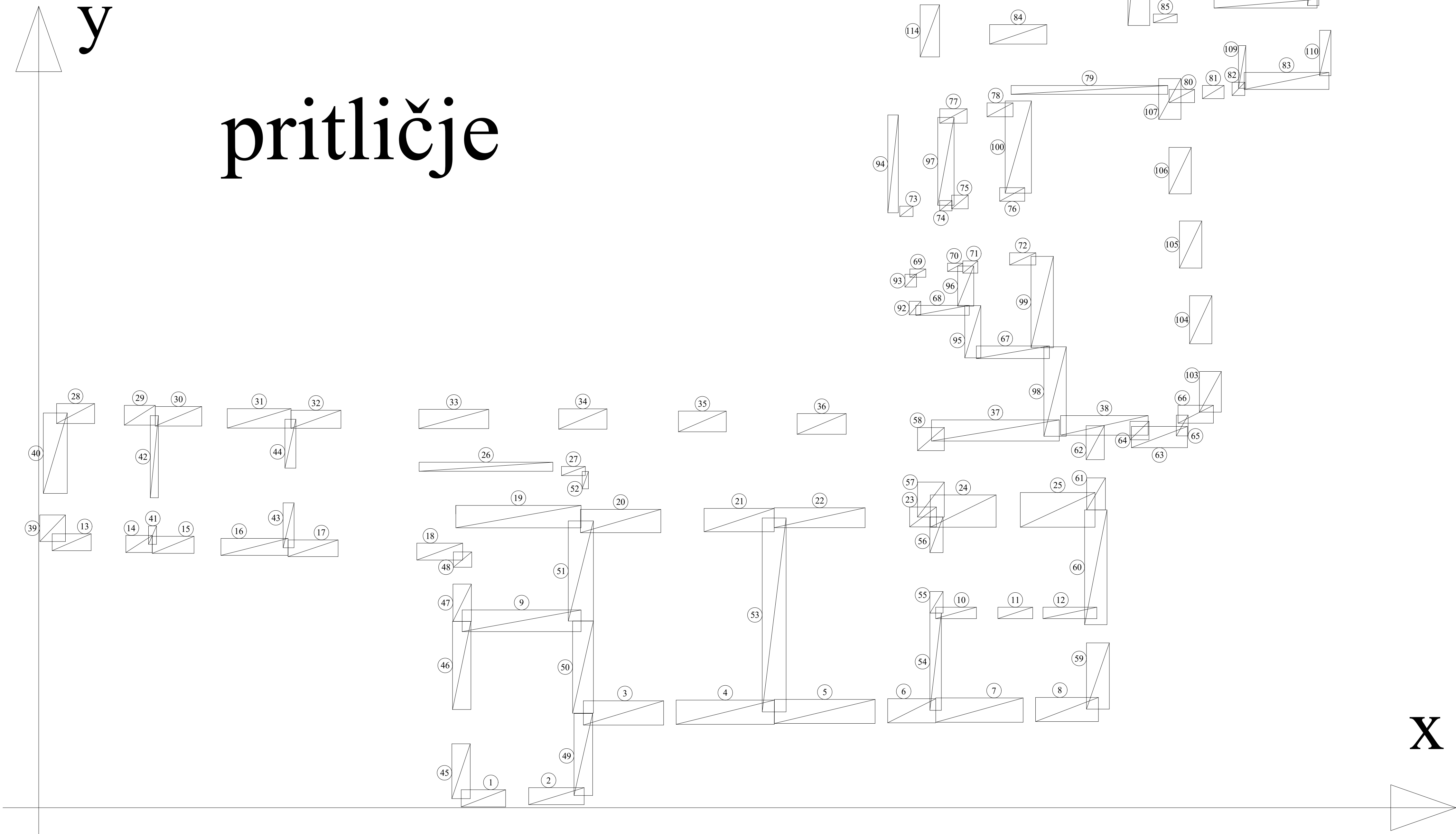
$M_{tx} = 1,62$
$M_{ty} = 1,47$
$I_x = 561701,87$
$I_y = 919135,48$
$w_x = 1,10E-06$
$w_y = 9,94E-07$

Koeficient potresne odpornost x smer :	0,222
Koeficient potresne odpornost y smer :	0,152
Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,5977 mm
Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,4441 mm
Prečna sila X na meji elastičnosti =	2,7617 MN
Prečna sila Y na meji elastičnosti =	1,8888 MN

SRC_{idx} = 0,491	>	BSC = 0,375	μ_{ux} = 2,17	>	μ_u = 1,625
SRC_{idy} = 0,318	<		μ_{uy} = 2,52	>	



Potresni račun za pritlično etažo – utrditev



						<div>GRAD-ART d.o.o.</div> <div>Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženiring tel: 01 438 19 40 fax: 01 438 19 45</div>	<div>Investitor:</div> <div>Občina Kostanjevica</div>	<div>Risba:</div> <div>Shema zidov pritličja</div>
<div>Vodja projekta:</div> <div>N. Remic, udig G-</div>		<div>Faza:</div>		<div>Št. proj.:</div>			<div>Objekt:</div> <div>Stari farovž</div>	
<div>Odg. projektant:</div> <div>D. Remic, udig G-0859</div>								
<div>Projektiral:</div>		<div>Merilo:</div> <div>1 : 50</div>	<div>Datum:</div> <div>november 2021</div>		<div>Št. risbe:</div> <div>1</div>			

STARI FAROVŽ KOSTANJEVICA - PRITLIČJE										
Naklon strehe	26 °	=	0,454	rad		$g/\cos\alpha =$	2,07	kN/m^2		
	45 °	=	0,785	rad		$g/\cos\alpha =$	2,63	kN/m^2		
	48 °	=	0,838	rad		$g/\cos\alpha =$	2,78	kN/m^2		
Stalna obtežba streha										
Kritina Tondach + letve				0,03	x	25	kN/m^3	=	0,65	kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
izolacija				0,30	x	2	kN/m^3	=	0,60	kN/m^2
mavčno kartonske plošče				0,03	x	16	kN/m^3	=	0,40	kN/m^2
							g	=	1,86	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - AB plošča sonda SM2										
AB plošča				0,17	x	25	kN/m^3	=	4,25	kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	4,91	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM3										
armiran estrih				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84	kN/m^2
mineralna volna				0,08	x	2	kN/m^3	=	0,16	kN/m^2
vlaknaste lesene plošče				0,05	x	8	kN/m^3	=	0,40	kN/m^2
zračni prostor in stropniki				0,18	x	1,58	kN/m^3	=	0,28	kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	2,24	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM4										
armiran estrih				0,05	x	21	kN/m^3	=	1,05	kN/m^2
nasutje				0,06	x	21	kN/m^3	=	1,26	kN/m^2
opečni zidaki				0,06	x	16	kN/m^3	=	0,96	kN/m^2
nasutje				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84	kN/m^2
leseni nosilci				0,10	x	7	kN/m^3	=	0,70	kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	5,37	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM8										
nasutje in kosi opeke				0,03	x	21	kN/m^3	=	0,63	kN/m^2
leseni nosilci				0,14	x	7	kN/m^3	=	0,98	kN/m^2
Omet na trstiki				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45	kN/m^2
							g	=	2,27	kN/m^2
Stalna obtežba - obokan strop nad pritličjem										
Teracco				0,08	x	21	kN/m^3	=	1,68	kN/m^2
nasutje				0,30	x	20	kN/m^3	=	6,00	kN/m^2
opečni obok				0,15	x	18	kN/m^3	=	2,70	kN/m^2
omet				0,02	x	21	kN/m^3	=	0,32	kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	2	kN/m^2	=	0,60	kN/m^2
							g	=	11,30	kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM1										
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,18	kN/m^2

1 Analiza obtežb

estrih					0,08	x	21	kN/m ³	=	1,68	kN/m ²
nasutje					0,15	x	20	kN/m ³	=	3,00	kN/m ²
opečni obok					0,28	x	18	kN/m ³	=	5,04	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	10,66	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM5											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,19	x	20	kN/m ³	=	3,80	kN/m ²
opečni obok					0,08	x	18	kN/m ³	=	1,44	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	6,22	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - lesen strop sonda SM7											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,17	x	20	kN/m ³	=	3,40	kN/m ²
plohi					0,05	x	7	kN/m ³	=	0,35	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	4,41	kN/m²
specifična teža kamnitega zidu:					g =	20,00	kN/m³				
specifična teža opečnega zidu:					g =	16,00	kN/m³				
specifična teža kamnitih stebrov:					g =	25,00	kN/m³				

HEMA ZIDOV PRITLIČJE

Zid : 1 in 2

Streha	1,00	x	1,50	x	2,63	=	3,95 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,70	x	3,30	x	20,00	=	46,20 kN/m

100,50 kN/m

Zid : 3 do 8

Streha	1,00	x	6,78	x	2,63	=	17,83 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,75	x	2,27	=	3,97 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,70	x	4,41	=	7,50 kN/m
Stena pritličja	1,00	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,76	x	3,30	x	20,00	=	50,16 kN/m

111,46 kN/m

Zid : 9

Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,50	x	11,30	=	39,53 kN/m
Stena pritličja	0,89	x	1,60	x	20,00	=	28,48 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m

134,17 kN/m

Zid : 10 do 12

Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	6,22	=	18,65 kN/m
Stena pritličja	0,47	x	1,60	x	16,00	=	12,03 kN/m

30,68 kN/m

Zid : 13 do 18

Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,60	x	1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m

73,83 kN/m

Zid : 19 do 23

Streha	1,00	x	2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,30	x	2,27	=	7,49 kN/m
Strop nad pritličjem	1,60	x	3,50	x	4,41	=	24,70 kN/m
Stena pritličja	0,96	x	1,60	x	20,00	=	30,72 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

117,67 kN/m

Zid : 24 in 25

Streha	1,00	x	1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	6,22	=	15,54 kN/m
Stena pritličja	1,38	x	1,60	x	20,00	=	44,16 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

120,91 kN/m

Zid : 26 in 27

Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,37	x	1,60	x	16,00	=	9,47 kN/m
Stena nadstropja	0,37	x	3,30	x	16,00	=	19,54 kN/m

43,25 kN/m

Zid : 28 do 32

Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,81	x	1,60	x	20,00	=	25,92 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m

							103,99 kN/m
Zid : 33 do 36							
Streha			3,40	x	2,63	=	8,94 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,60	x	11,30	=	18,07 kN/m
Stena pritličja	0,85	x	1,60	x	20,00	=	27,20 kN/m
Stena nadstropja	0,79	x	3,30	x	20,00	=	52,14 kN/m
							109,99 kN/m
Zid : 37							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,60	x	11,30	=	18,07 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,92	x	3,30	x	20,00	=	60,72 kN/m
							119,76 kN/m
Zid : 38							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,92	x	3,30	x	20,00	=	60,72 kN/m
							125,21 kN/m
Zid : 39 in 40							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,27	=	3,41 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	1,05	x	1,60	x	20,00	=	33,60 kN/m
Stena nadstropja	0,71	x	3,30	x	20,00	=	46,86 kN/m
							103,44 kN/m
Zid : 41 in 42							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,30	x	11,30	=	25,98 kN/m
Stena pritličja	0,33	x	1,60	x	16,00	=	8,45 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
							59,70 kN/m
Zid : 43 in 44							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,45	x	1,60	x	20,00	=	14,40 kN/m
Stena nadstropja	0,45	x	3,30	x	20,00	=	29,70 kN/m
							85,98 kN/m
Zid : 45 do 48							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,20	x	2,27	=	4,99 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,72	x	3,30	x	20,00	=	47,52 kN/m
							107,32 kN/m
Zid : 49							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							112,82 kN/m
Zid : 50 do 51							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Strop nad pritličjem	1,40	x	2,00	x	11,30	=	31,63 kN/m
Stena pritličja	0,90	x	1,60	x	20,00	=	28,80 kN/m

Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							130,20 kN/m
Zid : 52							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,25	x	1,60	x	16,00	=	6,40 kN/m
							17,70 kN/m
Zid : 53							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	5,50	x	2,27	=	12,49 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	5,50	x	4,41	=	24,26 kN/m
Stena pritličja	0,98	x	1,60	x	20,00	=	31,36 kN/m
Stena nadstropja	0,66	x	3,30	x	20,00	=	43,56 kN/m
							119,55 kN/m
Zid : 54							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,50	x	2,27	=	10,22 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	4,00	x	4,41	=	17,64 kN/m
Stena pritličja	0,47	x	1,60	x	20,00	=	15,04 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							100,96 kN/m
Zid : 55 in 56							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	0,75	x	2,24	=	1,68 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	4,00	x	4,41	=	17,64 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
							106,90 kN/m
Zid : 57 in 58							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	1,10	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
							48,94 kN/m
Zid : 59 in 60							
Streha			3,50	x	2,07	=	7,24 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,50	x	2,24	=	5,60 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	6,22	=	9,32 kN/m
Stena pritličja	0,93	x	1,60	x	20,00	=	29,76 kN/m
Stena nadstropja	0,69	x	3,30	x	20,00	=	45,54 kN/m
							97,46 kN/m
Zid : 61 in 62							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,24	=	4,48 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,60	x	20,00	=	24,32 kN/m
Stena nadstropja	0,57	x	3,30	x	20,00	=	37,62 kN/m
							80,34 kN/m
Zid : 63 do 65							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	0,50	x	6,22	=	3,11 kN/m
Stena pritličja	0,87	x	1,60	x	20,00	=	27,84 kN/m
Stena nadstropja	0,34	x	3,30	x	16,00	=	17,95 kN/m
							57,04 kN/m
Zid : 66							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	5,37	=	16,10 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,74	x	1,60	x	20,00	=	23,68 kN/m
Stena nadstropja	0,74	x	3,30	x	20,00	=	48,84 kN/m
							110,82 kN/m
Zid : 67							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	5,37	=	21,46 kN/m

Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	10,66	=	15,99 kN/m
Stena pritličja	0,52	x	1,60	x	20,00	=	16,64 kN/m
Stena nadstropja	0,58	x	3,30	x	16,00	=	30,62 kN/m
89,97 kN/m							
Zid : 68							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,41	x	1,30	x	16,00	=	8,53 kN/m
Stena nadstropja	0,26	x	3,30	x	16,00	=	13,73 kN/m
40,35 kN/m							
Zid : 69 in 70							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,34	x	1,60	x	16,00	=	8,70 kN/m
19,36 kN/m							
Zid : 71 in 72							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,50	x	1,60	x	20,00	=	16,00 kN/m
Stena nadstropja	0,42	x	3,30	x	16,00	=	22,18 kN/m
56,38 kN/m							
Zid : 73 in 74							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,42	x	1,60	x	16,00	=	10,75 kN/m
21,41 kN/m							
Zid : 75 in 76							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,56	x	1,60	x	20,00	=	17,92 kN/m
28,58 kN/m							
Zid : 77 in 78							
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,58	x	1,60	x	20,00	=	18,56 kN/m
29,22 kN/m							
Zid : 79							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	4,91	=	9,82 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,36	x	1,60	x	16,00	=	9,22 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m
92,42 kN/m							
Zid : 80 do 83							
Streha			4,50	x	2,63	=	11,84 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,27	=	3,41 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	16,00	=	13,82 kN/m
Stena nadstropja	0,47	x	3,30	x	16,00	=	24,82 kN/m
70,82 kN/m							
Zid : 84							
Streha			5,00	x	2,63	=	13,15 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	2,24	=	7,84 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,50	x	11,30	=	39,53 kN/m
Stena pritličja	0,80	x	1,60	x	20,00	=	25,60 kN/m
Stena nadstropja	0,65	x	3,30	x	20,00	=	42,90 kN/m
129,02 kN/m							
Zid : 85 in 86							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,35	x	1,60	x	16,00	=	8,96 kN/m
Stena nadstropja	0,52	x	3,30	x	16,00	=	27,46 kN/m
65,76 kN/m							

Zid : 87 do 89

Streha	1,00	x	4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,50	x	11,30	=	16,94 kN/m
Stena pritličja	0,76	x	1,30	x	20,00	=	19,76 kN/m
Stena nadstropja	0,77	x	3,30	x	20,00	=	50,82 kN/m
104,76 kN/m							

Zid : 90 in 91

Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,50	x	1,60	x	16,00	=	12,80 kN/m
Stena nadstropja	0,50	x	3,30	x	16,00	=	26,40 kN/m
71,17 kN/m							

Zid : 92 in 93

Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	17,28 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
52,34 kN/m							

Zid : 94

Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Stena pritličja	0,43	x	1,60	x	16,00	=	11,01 kN/m
Stena nadstropja	0,33	x	3,30	x	16,00	=	17,42 kN/m
35,41 kN/m							

Zid : 95

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	11,30	=	11,30 kN/m
Stena pritličja	0,70	x	1,60	x	20,00	=	22,40 kN/m
Stena nadstropja	0,70	x	3,30	x	20,00	=	46,20 kN/m
92,70 kN/m							

Zid : 96 in 97

Streha			2,50	x	2,63	=	6,58 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	0,75	x	10,66	=	8,00 kN/m
Stena pritličja	0,67	x	1,60	x	20,00	=	21,44 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m
92,88 kN/m							

Zid : 98

Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,77	x	3,30	x	20,00	=	50,82 kN/m
118,49 kN/m							

Zid : 99 in 100

Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	1,00	x	1,60	x	20,00	=	32,00 kN/m
Stena nadstropja	0,80	x	3,30	x	20,00	=	52,80 kN/m
125,84 kN/m							

Zid : 101 in 102

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	11,30	=	33,89 kN/m
Stena pritličja	0,54	x	1,60	x	20,00	=	17,28 kN/m
Stena nadstropja	0,54	x	3,30	x	20,00	=	35,64 kN/m
109,43 kN/m							

Zid : 103 do 107

Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	11,30	=	33,89 kN/m
Stena pritličja	0,92	x	1,60	x	20,00	=	29,44 kN/m
Stena nadstropja	0,89	x	3,30	x	20,00	=	58,74 kN/m

144,69 kN/m

Zid : 108

Strop nad pritličjem	1,00	x	2,50	x	11,30	=	28,24 kN/m
Stena pritličja	0,89	x	1,60	x	20,00	=	28,48 kN/m

56,72 kN/m

Zid : 109

Strop nad pritličjem	1,00	x	1,00	x	10,66	=	10,66 kN/m
Stena pritličja	0,30	x	1,60	x	16,00	=	7,68 kN/m

18,34 kN/m

Zid : 110 do 113

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	3,00	x	4,91	=	14,73 kN/m
Stena pritličja	0,46	x	1,60	x	16,00	=	11,78 kN/m
Stena nadstropja	0,46	x	3,30	x	16,00	=	24,29 kN/m

65,40 kN/m

Zid : 114 do 116

Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Strop nad pritličjem	1,00	x	2,00	x	11,30	=	22,59 kN/m
Stena pritličja	0,80	x	1,60	x	20,00	=	25,60 kN/m
Stena nadstropja	0,75	x	3,30	x	20,00	=	49,50 kN/m

112,30 kN/m

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	0,90	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,04	2,00	200,00	800,00
4	kamen	0,30	15,00	400,00	6000,00

injektiran kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
opečni zid	$\gamma_m =$	1,20
kamen	$\gamma_m =$	1,20
nov beton	$\gamma_m =$	1,00

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,15	1,17	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,75	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,03	1,67	200,00	800,00
4	kamen	0,25	12,50	400,00	6000,00
5	beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

5 PODATKI

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	s ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	m _i	Material	A _x (m ²)	A _y (m ²)	Izkoristek zidu
1	0,80	1,83	0,71	18,28	0,39	160,00	3000,00	0,179	0,15	1,17	1,50	1	1,29	0,00	15,36%
2	0,80	2,28	0,70	21,28	0,47	160,00	3000,00	0,173	0,15	1,17	1,50	1	1,60	0,00	14,84%
3	3,00	3,30	1,00	24,04	3,89	160,00	3000,00	0,121	0,15	1,17	1,50	1	3,30	0,00	10,34%
4	3,00	4,04	1,00	28,22	3,93	160,00	3000,00	0,119	0,15	1,17	1,50	1	4,04	0,00	10,17%
5	3,00	4,14	1,00	32,31	3,96	160,00	3000,00	0,118	0,15	1,17	1,50	1	4,14	0,00	10,15%
6	3,00	1,98	0,99	35,88	3,99	160,00	3000,00	0,127	0,15	1,17	1,50	1	1,96	0,00	10,87%
7	3,00	3,59	1,00	38,67	4,01	160,00	3000,00	0,120	0,15	1,17	1,50	1	3,59	0,00	10,25%
8	3,00	2,58	0,99	42,27	4,04	160,00	3000,00	0,124	0,15	1,17	1,50	1	2,55	0,00	10,66%
9	3,10	4,89	0,89	19,85	7,68	160,00	3000,00	0,151	0,15	1,17	1,50	1	4,35	0,00	12,92%
10	2,00	1,68	0,47	37,71	8,01	200,00	800,00	0,082	0,03	1,67	5,00	3	0,79	0,00	4,94%
11	2,00	1,43	0,47	40,14	8,01	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	5,00	3	0,67	0,00	5,70%
12	2,00	2,21	0,47	42,39	8,01	200,00	800,00	0,071	0,03	1,67	5,00	3	1,04	0,00	4,29%
13	1,10	1,60	0,70	1,35	10,91	160,00	3000,00	0,153	0,15	1,17	1,50	1	1,12	0,00	13,11%
14	1,10	1,09	0,70	4,12	10,84	160,00	3000,00	0,174	0,15	1,17	1,50	1	0,76	0,00	14,93%
15	1,40	1,72	0,70	5,53	10,81	160,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,50	1	1,20	0,00	11,93%
16	3,10	2,76	0,70	8,87	10,72	160,00	3000,00	0,126	0,15	1,17	1,50	1	1,93	0,00	10,84%
17	2,00	2,06	0,69	11,28	10,67	160,00	3000,00	0,191	0,15	1,17	1,50	1	1,42	0,00	16,34%
18	2,00	1,89	0,70	16,48	10,53	160,00	3000,00	0,195	0,15	1,17	1,50	1	1,32	0,00	16,74%
19	3,10	5,15	0,92	19,72	11,97	160,00	3000,00	0,128	0,15	1,17	1,50	1	4,74	0,00	10,96%
20	3,10	3,30	0,96	23,92	11,79	160,00	3000,00	0,156	0,15	1,17	1,50	1	3,17	0,00	13,37%
21	3,10	2,88	0,96	28,79	11,82	160,00	3000,00	0,160	0,15	1,17	1,50	1	2,76	0,00	13,75%
22	3,10	3,74	0,82	32,10	11,92	160,00	3000,00	0,178	0,15	1,17	1,50	1	3,07	0,00	15,29%
23	2,10	1,10	0,82	36,35	11,95	160,00	3000,00	0,262	0,15	1,17	1,50	1	0,90	0,00	22,48%
24	3,10	2,70	1,33	38,00	12,20	160,00	3000,00	0,108	0,15	1,17	1,50	1	3,59	0,00	9,24%
25	3,10	3,07	1,42	41,88	12,24	160,00	3000,00	0,099	0,15	1,17	1,50	1	4,36	0,00	8,49%
26	3,10	5,50	0,37	18,38	14,02	200,00	800,00	0,121	0,03	1,67	5,00	3	2,04	0,00	7,23%
27	0,40	0,98	0,37	21,98	13,84	200,00	800,00	0,138	0,03	1,67	5,00	3	0,36	0,00	8,30%
28	1,15	1,56	0,82	1,52	16,20	160,00	3000,00	0,176	0,15	1,17	1,50	1	1,28	0,00	15,12%
29	1,15	1,27	0,81	4,16	16,13	160,00	3000,00	0,190	0,15	1,17	1,50	1	1,03	0,00	16,29%
30	1,10	1,91	0,80	5,75	16,09	160,00	3000,00	0,165	0,15	1,17	1,50	1	1,53	0,00	14,17%
31	1,10	2,62	0,80	9,06	16,00	160,00	3000,00	0,156	0,15	1,17	1,50	1	2,10	0,00	13,35%
32	2,00	2,05	0,74	11,40	15,97	160,00	3000,00	0,250	0,15	1,17	1,50	1	1,52	0,00	21,45%
33	2,00	2,87	0,79	17,06	15,98	160,00	3000,00	0,287	0,15	1,17	1,50	1	2,27	0,00	24,57%
34	2,00	1,98	0,84	22,37	15,98	160,00	3000,00	0,323	0,15	1,17	1,50	1	1,66	0,00	27,72%
35	2,00	1,97	0,85	27,28	15,88	160,00	3000,00	0,321	0,15	1,17	1,50	1	1,67	0,00	27,53%
36	2,00	2,02	0,85	32,18	15,78	160,00	3000,00	0,334	0,15	1,17	1,50	1	1,72	0,00	28,66%
37	3,10	5,25	0,87	39,32	15,51	160,00	3000,00	0,184	0,15	1,17	1,50	1	4,57	0,00	15,73%
38	3,10	3,60	0,80	43,80	15,72	160,00	3000,00	0,157	0,15	1,17	1,50	1	2,88	0,00	13,42%
39	1,10	1,05	1,09	0,57	11,49	160,00	3000,00	0,141	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,14	12,08%
40	3,10	0,98	3,30	0,68	14,57	160,00	3000,00	0,120	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,23	10,28%
41	2,10	0,33	0,75	4,68	11,21	200,00	800,00	0,321	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,25	19,25%
42	2,10	0,33	3,37	4,75	14,43	200,00	800,00	0,212	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,11	12,72%
43	1,90	0,45	1,85	10,27	11,61	160,00	3000,00	0,264	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,83	22,66%
44	1,90	0,45	2,00	10,35	14,96	160,00	3000,00	0,260	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,90	22,27%
45	1,90	0,76	2,25	17,36	1,50	160,00	3000,00	0,185	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,71	15,87%
46	3,10	0,76	3,62	17,39	5,85	160,00	3000,00	0,169	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,75	14,48%
47	0,60	0,76	1,54	17,41	8,42	160,00	3000,00	0,172	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,17	14,78%
48	0,60	0,76	0,62	17,42	10,20	160,00	3000,00	0,303	0,15	1,17	1,50	1	0,47	0,00	25,96%
49	3,10	0,76	3,37	22,39	2,19	160,00	3000,00	0,150	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,56	12,84%
50	3,10	0,85	3,79	22,37	5,78	160,00	3000,00	0,154	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,22	13,16%
51	3,10	1,03	4,11	22,28	9,73	160,00	3000,00	0,126	0,15	1,17	1,50	1	0,00	4,23	10,83%
52	2,00	0,25	0,71	22,47	13,47	160,00	3000,00	0,110	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,18	9,40%
53	3,10	0,98	7,97	30,23	7,92	160,00	3000,00	0,122	0,15	1,17	1,50	1	0,00	7,81	10,50%
54	3,10	0,47	4,00	36,87	6,00	160,00	3000,00	0,215	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,88	18,41%
55	1,90	0,54	0,89	36,90	8,44	160,00	3000,00	0,378	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,48	32,41%
56	1,90	0,54	1,47	36,90	11,22	160,00	3000,00	0,303	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,79	25,97%
57	2,00	1,10	1,43	36,67	12,67	160,00	3000,00	0,065	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,57	5,60%
58	2,00	1,10	0,95	36,67	15,15	160,00	3000,00	0,077	0,15	1,17	1,50	1	1,05	0,00	6,58%
59	0,90	0,94	2,72	43,54	5,41	160,00	3000,00	0,118	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,56	10,13%
60	3,10	0,92	4,72	43,45	9,88	160,00	3000,00	0,114	0,15	1,17	1,50	1	0,00	4,34	9,81%
61	0,60	0,77	1,31	43,46	12,90	160,00	3000,00	0,135	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,01	11,61%
62	0,60	0,75	1,39	43,43	15,01	160,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,04	11,89%
63	3,10	2,30	0,87	46,07	15,24	160,00	3000,00	0,066	0,15	1,17	1,50	1	2,00	0,00	5,62%
64	3,10	0,78	0,76	45,25	15,50	160,00	3000,00	0,077	0,15	1,17	1,50	1	0,59	0,00	6,60%
65	3,10	0,48	0,85	47,00	15,71	160,00	3000,00	0,112	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,41	9,59%
66	2,50	1,45	0,74	47,56	16,18	160,00	3000,00	0,217	0,15	1,17	1,50	1	1,07	0,00	18,59%
67	3,10	3,00	0,52	40,04	18,72	160,00	3000,00	0,173	0,15	1,17	1,50	1	1,56	0,00	14,83%
68	3,10	2,20	0,41	37,15	20,45	200,00	800,00	0,098	0,03	1,67	5,00	3	0,90	0,00	5,90%
69	1,90	0,66	0,34	36,14	21,98	200,00	800,00	0,105	0,03	1,67	5,00	3	0,22	0,00	6,32%
70	1,90	0,62	0,34	37,67	22,21	200,00	800,00	0,101	0,03	1,67	5,00	3	0,21	0,00	6,06%
71	1,90	0,61	0,50	38,29	22,23	160,00	3000,00	0,235	0,15	1,17	1,50	1	0,31	0,00	20,12%
72	1,90	1,08	0,50	40,45	22,56	160,00	3000,00	0,181	0,15	1,17	1,50	1	0,54	0,00	15,48%
73	1,80	0,55	0,42	35,67	24,52	160,00	3000,00	0,102	0,15	1,17	1,50	1	0,23	0,00	8,74%
74	1,80	0,51	0,42	37,29	24,75	160,00	3000,00	0,105	0,15	1,17	1,50	1	0,21	0,00	9,00%
75	1,90	0,68	0,56	37,87	24,90	160,00	3000,00	0,100	0,15	1,17	1,50	1	0,38	0,00	8,56%
76	1,90	1,03	0,56	40,02	25,21	160,00	3000,00	0,083	0,15	1,17	1,50	1	0,58	0,00	7,09%
77	1,00	1,12	0,59	37,60	28,44	160,00	3000,00	0,068	0,15	1,17	1,50	1	0,66	0,00	5,84%
78	1,00	1,07	0,57	39,52	28,69	160,00	3000,00	0,071	0,15	1,17	1,50	1	0,61	0,00	6,08%
79	3,10	6,44	0,36	43,19	29,51	200,00	800,00	0,257	0,03	1,67	5,00	3	2,32	0,00	15,43%
80	0,70	1,05	0,54	46,99	29,26	200,00	800,00	0,150	0,03	1,67	5,00				

5 PODATKI

89	0,60	1,96	0,76	43,61	40,71	160,00	3000,00	0,179	0,15	1,17	1,50	1	1,49	0,00	15,37%
90	2,30	2,57	0,50	45,85	41,18	200,00	800,00	0,197	0,03	1,67	5,00	3	1,29	0,00	11,80%
91	2,30	2,12	0,50	50,11	41,91	200,00	800,00	0,211	0,03	1,67	5,00	3	1,06	0,00	12,69%
92	0,50	0,47	0,55	36,02	20,54	200,00	800,00	0,172	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,26	10,33%
93	0,50	0,47	0,52	35,84	21,67	200,00	800,00	0,422	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,24	25,32%
94	3,10	0,43	4,02	35,12	26,47	200,00	800,00	0,113	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,73	6,76%
95	3,10	0,66	2,15	38,40	19,57	160,00	3000,00	0,140	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,42	12,04%
96	3,10	0,66	1,65	38,10	21,44	160,00	3000,00	0,141	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,09	12,06%
97	3,10	0,67	3,61	37,29	26,57	160,00	3000,00	0,142	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,42	12,18%
98	3,10	0,92	3,68	41,78	17,11	160,00	3000,00	0,129	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,39	11,10%
99	3,10	0,92	3,75	41,25	20,79	160,00	3000,00	0,177	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,45	15,16%
100	3,10	1,08	3,79	40,27	27,16	160,00	3000,00	0,157	0,15	1,17	1,50	1	0,00	4,09	13,44%
101	2,00	0,54	0,49	40,69	35,03	400,00	6000,00	1,055	0,25	12,50	1,50	4	0,26	0,00	8,44%
102	2,00	0,54	0,49	40,38	37,05	400,00	6000,00	1,075	0,25	12,50	1,50	4	0,26	0,00	8,60%
103	0,70	0,90	1,67	48,16	17,10	160,00	3000,00	0,216	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,50	18,48%
104	0,70	0,92	1,97	47,76	20,06	160,00	3000,00	0,249	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,81	21,35%
105	0,70	0,92	1,93	47,35	23,15	160,00	3000,00	0,249	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,78	21,37%
106	0,70	0,92	1,91	46,92	26,19	160,00	3000,00	0,250	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,76	21,46%
107	0,70	0,92	1,67	46,49	29,14	160,00	3000,00	0,212	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,54	18,16%
108	3,10	0,89	8,85	45,22	36,59	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	1	0,00	7,88	6,14%
109	2,00	0,30	1,76	49,47	30,45	200,00	800,00	0,087	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,53	5,21%
110	1,90	0,47	1,86	52,88	31,03	200,00	800,00	0,177	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,87	10,64%
111	1,90	0,46	2,51	52,39	34,23	200,00	800,00	0,204	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,15	12,24%
112	1,90	0,46	1,62	51,89	37,41	200,00	800,00	0,240	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,75	14,38%
113	1,90	0,46	2,78	51,38	40,72	200,00	800,00	0,170	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,28	10,22%
114	2,00	0,80	2,14	36,63	31,94	160,00	3000,00	0,246	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,71	21,08%
115	2,00	0,80	2,68	36,13	35,49	160,00	3000,00	0,200	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,14	17,11%
116	2,00	0,80	1,70	35,65	38,81	160,00	3000,00	0,190	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,36	16,28%
					Površina zidov v X smeri =			13,81%					113,42	89,62	
					Površina zidov v Y smeri =			10,91%							

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal	$a_0 = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_0 \cdot S \cdot g_1 \cdot 2,5/q) \cdot k$ $BSC = 0,352$	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,015
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,012
Faktor obnašanja konstrukci	$q = 1,600$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,474
Faktor pomembnosti objekta	$g_1 = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,384
				$SRC_{dx} = 0,418$ $SRC_{dy} = 0,352$

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncích

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,78$$

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	15,638
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	12,667

Nosilnosti zidov na meji elastičnosti etaže in etažna prečna sila

ZID ST.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x (m)	y (m)	G (MPa)	E (MPa)	σ ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	μ	K _{axi}	K _{yxi}	C _r	b _x	b _y	H _{uxxi}	H _{uyxi}	H _{uxd}	H _{uyd}	H _{uBxi}	H _{uByi}	d _{exi} (mm)	d _{eyi} (mm)	F _{exi}	F _{eyi}	si ⁺ Al ⁺ xi	si ⁺ Al ⁺	si ⁺ Al ⁺ yi	Kyi ⁺ xi	Kxi ⁺ yi	Kxi ⁺ yi
1	0.80	1.83	0.71	18.28	0.39	160.00	3000.00	0.179	0.15	1.17	1.50	213.21	203.39	0.90	1.10	1.50	0.2346	0.1720	0.4476	0.1724	0.2346	0.1720	1.1001	0.8457	0.0049	0.0040	4.225	0.231	0.090	3717.69	83.15	32.43
2	0.80	2.28	0.70	21.28	0.47	160.00	3000.00	0.173	0.15	1.17	1.50	264.55	251.41	0.90	1.10	1.50	0.2875	0.2108	0.6708	0.2059	0.2875	0.2059	1.0868	0.8191	0.0061	0.0049	5.881	0.276	0.130	5349.93	124.34	58.44
3	3.00	3.30	1.00	24.04	3.89	160.00	3000.00	0.121	0.15	1.17	1.50	141.47	104.76	0.90	1.10	1.50	0.5440	0.3989	0.3925	0.1189	0.3925	0.1189	2.7743	1.1353	0.0032	0.0020	9.565	0.398	1.548	2518.19	550.32	2140.75
4	3.00	4.04	1.00	28.22	3.93	160.00	3000.00	0.119	0.15	1.17	1.50	175.26	128.26	0.90	1.10	1.50	0.6635	0.4866	0.5798	0.1435	0.5798	0.1435	3.3083	1.1190	0.0039	0.0023	13.526	0.479	1.881	3619.37	687.90	2700.00
5	3.00	4.14	1.00	32.31	3.96	160.00	3000.00	0.118	0.15	1.17	1.50	179.80	131.43	0.90	1.10	1.50	0.6797	0.4985	0.6081	0.1469	0.6081	0.1469	3.3819	1.1176	0.0040	0.0023	15.845	0.490	1.941	4246.11	711.48	2815.34
6	3.00	1.98	0.99	35.88	3.99	160.00	3000.00	0.127	0.15	1.17	1.50	79.05	61.87	0.90	1.10	1.50	0.3268	0.2397	0.1462	0.0731	0.1462	0.0731	1.8496	1.1817	0.0018	0.0011	8.919	0.249	0.991	2220.09	315.03	1255.40
7	3.00	3.59	1.00	38.67	4.01	160.00	3000.00	0.120	0.15	1.17	1.50	154.75	113.97	0.90	1.10	1.50	0.5906	0.4331	0.4609	0.1284	0.4609	0.1284	2.9784	1.1265	0.0035	0.0019	16.594	0.429	1.722	4406.97	620.87	2490.92
8	3.00	2.58	0.99	42.27	4.04	160.00	3000.00	0.124	0.15	1.17	1.50	107.09	80.62	0.90	1.10	1.50	0.4240	0.3109	0.2441	0.0937	0.2441	0.0937	2.2792	1.1617	0.0024	0.0013	13.427	0.318	1.282	3407.52	432.20	1744.34
9	3.10	4.89	0.89	19.85	7.68	160.00	3000.00	0.151	0.15	1.17	1.50	183.90	121.61	0.90	1.10	1.50	0.7563	0.5546	0.9012	0.1640	0.7563	0.1640	4.1126	1.3487	0.0040	0.0024	13.023	0.656	5.042	2413.91	1413.11	10858.31
10	2.00	1.68	0.47	37.71	8.01	200.00	800.00	0.082	0.03	1.67	5.00	527.43	147.13	0.90	1.10	1.50	0.0401	0.0294	0.0519	0.0145	0.3418	0.0145	0.6480	0.0987	0.0113	0.0025	2.452	0.065	0.521	5547.66	4222.57	33805.89
11	2.00	1.43	0.47	40.14	8.01	200.00	800.00	0.095	0.03	1.67	5.00	401.59	130.65	0.90	1.10	1.50	0.0360	0.0264	0.0430	0.0141	0.2549	0.0141	0.6348	0.1082	0.0086	0.0021	2.561	0.064	0.511	5244.54	3215.16	25740.57
12	2.00	2.21	0.47	42.39	8.01	200.00	800.00	0.071	0.03	1.67	5.00	798.54	172.24	0.90	1.10	1.50	0.0502	0.0368	0.0785	0.0167	0.3565	0.0167	0.4464	0.0969	0.0172	0.0028	3.147	0.074	0.594	7300.42	6393.08	51182.98
13	1.10	1.60	0.70	1.35	10.91	160.00	3000.00	0.153	0.15	1.17	1.50	132.96	122.33	0.90	1.10	1.50	0.1953	0.1432	0.2165	0.0947	0.2041	0.0947	1.5347	0.7742	0.0028	0.0028	0.232	0.171	1.869	165.39	1451.04	15835.22
14	1.10	1.09	0.70	4.12	10.84	160.00	3000.00	0.174	0.15	1.17	1.50	88.48	83.34	0.90	1.10	1.50	0.1377	0.1009	0.1120	0.0719	0.1120	0.0719	1.2661	0.8632	0.0018	0.0018	0.548	0.133	1.441	343.69	959.30	10400.74
15	1.40	1.72	0.70	5.53	10.81	160.00	3000.00	0.139	0.15	1.17	1.50	111.39	97.36	0.90	1.10	1.50	0.2052	0.1505	0.1813	0.0738	0.1813	0.0738	1.6279	0.7580	0.0023	0.0021	0.926	0.168	1.811	537.91	1203.65	13006.62
16	3.10	2.76	0.70	8.87	10.72	160.00	3000.00	0.126	0.15	1.17	1.50	78.69	44.40	0.90	1.10	1.50	0.3219	0.2361	0.1940	0.0492	0.1940	0.0492	2.4652	1.1081	0.0016	0.0010	2.167	0.244	2.620	393.77	843.58	9044.06
17	2.00	2.06	0.69	11.28	10.67	160.00	3000.00	0.191	0.15	1.17	1.50	90.95	69.00	0.90	1.10	1.50	0.2629	0.1928	0.2335	0.0782	0.2335	0.0782	2.5871	1.1334	0.0019	0.0015	3.056	0.271	2.890	778.15	969.98	10344.85
18	2.00	1.89	0.70	16.48	10.53	160.00	3000.00	0.195	0.15	1.17	1.50	84.02	64.72	0.90	1.10	1.50	0.2464	0.1807	0.2033	0.0753	0.2033	0.0753	2.4197	1.1634	0.0018	0.0013	4.259	0.258	2.720	1066.84	884.55	9312.53
19	3.10	5.15	0.92	19.72	11.97	160.00	3000.00	0.128	0.15	1.17	1.50	200.56	135.44	0.90	1.10	1.50	0.7915	0.5804	0.8964	0.1601	0.7915	0.1601	3.9464	1.1823	0.0041	0.0027	11.950	0.606	7.251	2670.77	2399.85	28716.55
20	3.10	3.30	0.96	23.92	11.79	160.00	3000.00	0.156	0.15	1.17	1.50	131.12	93.11	0.90	1.10	1.50	0.5553	0.4072	0.4557	0.1326	0.4557	0.1326	3.4759	1.4239	0.0027	0.0018	11.821	0.494	5.825	2227.07	1545.33	18213.27
21	3.10	2.88	0.96	28.79	11.82	160.00	3000.00	0.160	0.15	1.17	1.50	113.09	81.26	0.90	1.10	1.50	0.4882	0.3580	0.3554	0.1185	0.3554	0.1185	3.1430	1.4581	0.0023	0.0015	12.771	0.444	5.245	2339.44	1337.21	15811.16
22	3.10	3.74	0.82	32.10	11.92	160.00	3000.00	0.178	0.15	1.17	1.50	128.00	80.67	0.90	1.10	1.50	0.5569	0.4084	0.5592	0.1226	0.5592	0.1226	4.3686	1.5198	0.0026	0.0014	17.564	0.547	6.522	2589.42	1525.73	18186.65
23	2.10	1.10	0.82	36.35	11.95	160.00	3000.00	0.262	0.15	1.17	1.50	49.29	44.34	0.90	1.10	1.50	0.1835	0.1346	0.0960	0.0716	0.0960	0.0716	1.9487	1.6146	0.0010	0.0008	8.597	0.237	6.827	1611.87	589.07	7040.60
24	3.10	2.70	1.33	38.00	12.20	160.00	3000.00	0.108	0.15	1.17	1.50	145.90	124.41	0.90	1.10	1.50	0.5777	0.4236	0.3059	0.1507	0.3059	0.1507	2.0963	1.2110	0.0030	0.0021	14.702	0.387	4.718	4727.68	1779.30	21698.50
25	3.10	3.07	1.42	41.88	12.24	160.00	3000.00	0.099	0.15	1.17	1.50	179.37	154.73	0.90	1.10	1.50	0.6893	0.5055	0.3912	0.1809	0.3912	0.1809	2.1809	1.1694	0.0037	0.0025	18.079	0.432	5.285	6480.63	2196.06	26886.36
26	3.10	5.50	0.37	18.38	14.02	200.00	800.00	0.121	0.03	1.67	5.00	1440.55	97.01	0.90	1.10	1.50	0.1192	0.0874	0.4037	0.0272	0.6196	0.0272	0.4301	0.2799	0.0291	0.0019	4.509	0.245	3.437	1783.42	20190.82	28299.50
27	0.40	0.98	0.37	21.98	13.84	200.00	800.00	0.138	0.03	1.67	5.00	2081.08	852.08	0.90	1.10	1.50	0.0224	0.0165	0.1127	0.0426	0.0738	0.0165	0.0354	0.0193	0.0421	0.0165	1.103	0.050	0.694	18727.12	28802.10	398621.06
28	1.15	1.56	0.82	1.52	16.20	160.00	3000.00	0.176	0.15	1.17	1.50	144.82	136.39	0.90	1.10	1.50	0.2316	0.1698	0.2598	0.1366	0.2316	0.1366	1.5992	1.0013	0.0029	0.0031	0.342	0.226	3.656	206.63	2346.59	38024.15
29	1.15	1.27	0.81	4.16	16.13	160.00	3000.00	0.190	0.15	1.17	1.50	115.08	109.46	0.90	1.10	1.50	0.1901	0.1394	0.1807	0.1153	0.1807	0.1153	1.5705	1.0530	0.0023	0.0024	0.812	0.195	3.154	454.93	1856.64	29954.99
30	1.10	1.91	0.80	5.75	16.09	160.00	3000.00	0.165	0.15	1.17	1.50	182.52	170.86	0.90	1.10	1.50	0.2719	0.1994	0.3766	0.1577	0.2719	0.1577	1.4898	0.9231	0.0036	0.0037	1.452	0.253	4.066	981.91	2936.77	47252.68
31	1.10	2.62	0.80	9.06	16.00	160.00	3000.00	0.156	0.15	1.17	1.50	252.09	234.37	0.90	1.10	1.50	0.3673	0.2693	0.3759	0.2058	0.3673	0.2058	1.4569	0.8779	0.00							

6 POTRESNA ANALIZA

65	3.10	0.48	0.85	47.00	15.71	160.00	3000.00	0.112	0.15	1.17	1.50	6.15	11.03	0.90	1.50	1.10	0.0485	0.0662	0.0064	0.0113	0.0064	0.0113	1.0389	1.0258	0.0001	0.0002	2.145	0.046	0.717	518.36	96.61	1517.87
66	2.50	1.45	0.74	47.56	16.18	160.00	3000.00	0.217	0.15	1.17	1.50	50.55	37.97	0.90	1.10	1.50	0.2059	0.1510	0.1099	0.0561	0.1099	0.0561	2.1738	1.4770	0.0010	0.0006	11.068	0.233	3.764	1805.67	817.62	13225.05
67	3.10	3.00	0.52	40.04	18.72	160.00	3000.00	0.173	0.15	1.17	1.50	64.06	26.01	0.90	1.10	1.50	0.2810	0.2060	0.2225	0.0386	0.2225	0.0386	3.4731	1.4825	0.0012	0.0004	10.808	0.270	5.054	1041.56	1199.40	22457.61
68	3.10	2.20	0.41	37.15	20.45	200.00	800.00	0.098	0.03	1.67	5.00	391.30	70.29	0.90	1.10	1.50	0.0489	0.0359	0.0593	0.0110	0.3893	0.0110	0.9948	0.1572	0.0073	0.0012	3.298	0.089	1.815	2611.19	8000.55	163579.19
69	1.90	0.66	0.34	36.14	21.98	200.00	800.00	0.105	0.03	1.67	5.00	84.61	42.49	0.90	1.10	1.50	0.0125	0.0092	0.0077	0.0040	0.0572	0.0040	0.6756	0.0932	0.0016	0.0007	0.854	0.024	0.519	1535.39	1859.42	40864.54
70	1.90	0.62	0.34	37.67	22.21	200.00	800.00	0.101	0.03	1.67	5.00	72.49	38.79	0.90	1.10	1.50	0.0115	0.0085	0.0065	0.0036	0.0504	0.0036	0.6959	0.0923	0.0013	0.0007	0.802	0.021	0.473	1461.02	1610.27	35770.48
71	1.90	0.61	0.50	38.29	22.23	160.00	3000.00	0.235	0.15	1.17	1.50	14.96	13.04	0.90	1.10	1.50	0.0599	0.0440	0.0184	0.0151	0.0184	0.0151	1.2278	1.1544	0.0003	0.0002	2.742	0.072	1.592	499.21	332.44	7389.82
72	1.90	1.08	0.50	40.45	22.56	160.00	3000.00	0.181	0.15	1.17	1.50	33.31	23.08	0.90	1.10	1.50	0.0984	0.0722	0.0469	0.0217	0.0469	0.0217	1.4066	0.9398	0.0006	0.0004	3.945	0.098	2.200	933.57	751.60	16957.57
73	1.80	0.55	0.42	35.67	24.52	160.00	3000.00	0.102	0.15	1.17	1.50	11.59	9.42	0.90	1.10	1.50	0.0367	0.0269	0.0066	0.0050	0.0066	0.0050	0.5665	0.5324	0.0002	0.0002	0.840	0.024	0.577	336.01	284.22	6968.23
74	1.80	0.51	0.42	37.29	24.75	160.00	3000.00	0.105	0.15	1.17	1.50	10.21	8.74	0.90	1.10	1.50	0.0343	0.0251	0.0058	0.0048	0.0058	0.0048	0.5676	0.5465	0.0002	0.0001	0.838	0.022	0.556	325.73	252.77	6255.96
75	1.90	0.68	0.56	37.87	24.90	160.00	3000.00	0.100	0.15	1.17	1.50	19.84	17.68	0.90	1.10	1.50	0.0603	0.0442	0.0124	0.0102	0.0124	0.0102	0.6270	0.5795	0.0004	0.0003	1.439	0.038	0.947	669.41	494.04	12302.50
76	1.90	1.03	0.56	40.02	25.21	160.00	3000.00	0.083	0.15	1.17	1.50	35.16	26.78	0.90	1.10	1.50	0.0882	0.0647	0.0240	0.0131	0.0240	0.0131	0.6837	0.4881	0.0006	0.0004	1.910	0.048	1.203	1071.51	886.42	22347.51
77	1.00	1.12	0.59	37.60	28.44	160.00	3000.00	0.068	0.15	1.17	1.50	85.09	78.13	0.90	1.10	1.50	0.0978	0.0717	0.0475	0.0250	0.0475	0.0250	0.5577	0.3200	0.0014	0.0013	1.692	0.045	1.280	2937.74	2419.76	68810.68
78	1.00	1.07	0.57	39.52	28.69	160.00	3000.00	0.071	0.15	1.17	1.50	78.28	71.53	0.90	1.10	1.50	0.0908	0.0666	0.0435	0.0232	0.0435	0.0232	0.5552	0.3236	0.0013	0.0012	1.709	0.043	1.241	2826.70	2245.89	64434.58
79	3.10	6.44	0.36	43.19	29.51	200.00	800.00	0.257	0.03	1.67	5.00	1726.88	97.46	0.90	1.10	1.50	0.1866	0.1369	0.10473	0.0585	0.6491	0.0585	0.3759	0.6007	0.0290	0.0016	25.745	0.596	17.590	4209.41	50958.43	1503732.26
80	0.70	1.05	0.54	46.99	29.26	200.00	800.00	0.150	0.03	1.67	5.00	1213.39	660.48	0.90	1.10	1.50	0.3063	0.0266	0.1160	0.0597	0.1229	0.0266	0.1013	0.0403	0.0204	0.0101	3.993	0.085	2.487	31034.49	35502.45	1038766.05
81	0.70	0.89	0.54	48.28	29.42	200.00	800.00	0.180	0.03	1.67	5.00	980.95	618.44	0.90	1.10	1.50	0.0331	0.0243	0.0980	0.0595	0.1131	0.0243	0.1153	0.0393	0.0165	0.0093	4.172	0.086	2.542	29857.72	28860.67	849109.83
82	0.70	0.52	0.54	48.32	29.55	200.00	800.00	0.177	0.03	1.67	5.00	446.46	462.75	0.90	1.50	1.10	0.0141	0.0192	0.0329	0.0342	0.0141	0.1033	0.0316	0.2231	0.0075	0.0069	2.445	0.050	1.465	2280.66	13193.38	399877.60
83	3.10	3.48	0.70	51.29	29.88	200.00	800.00	0.102	0.03	1.67	5.00	853.42	174.81	0.90	1.10	1.50	0.1337	0.0981	0.2613	0.0526	0.5557	0.0526	0.6511	0.3007	0.0142	0.0026	12.715	0.248	7.406	8966.34	25498.41	761841.59
84	2.00	2.35	0.80	40.26	31.79	160.00	3000.00	0.384	0.15	1.17	1.50	121.42	98.09	0.90	1.10	1.50	0.4355	0.3193	0.5693	0.1938	0.4355	0.1938	3.5863	1.9758	0.0020	0.0016	29.921	0.723	22.972	3949.21	3860.58	122743.13
85	2.30	0.98	0.35	46.31	32.45	200.00	800.00	0.293	0.03	1.67	5.00	137.42	47.43	0.90	1.10	1.50	0.0293	0.0215	0.0353	0.0126	0.1041	0.0126	0.7576	0.2660	0.0022	0.0007	4.659	0.101	3.265	2196.42	4459.30	144704.38
86	3.10	4.23	0.35	50.43	33.05	200.00	800.00	0.222	0.03	1.67	5.00	1037.19	84.49	0.90	1.10	1.50	0.1118	0.0820	0.3888	0.0322	0.5802	0.0322	0.5594	0.3808	0.0166	0.0012	16.580	0.329	10.867	4260.60	34282.12	1133126.88
87	0.60	1.90	0.76	36.48	39.78	160.00	3000.00	0.181	0.15	1.17	1.50	319.47	312.24	0.90	1.10	1.50	0.2634	0.1932	0.7004	0.2802	0.2634	0.1932	0.8245	0.6186	0.0048	0.0053	9.555	0.262	10.419	11391.14	12708.64	505549.54
88	0.60	2.92	0.76	40.01	40.24	160.00	3000.00	0.191	0.15	1.17	1.50	492.23	479.86	0.90	1.10	1.50	0.4108	0.3012	1.7265	0.4494	0.4108	0.3012	0.8345	0.6277	0.0071	0.0079	16.977	0.424	17.073	19200.78	19806.92	797010.64
89	0.60	1.96	0.76	43.61	40.71	160.00	3000.00	0.179	0.15	1.17	1.50	329.65	322.10	0.90	1.10	1.50	0.2709	0.1986	0.7385	0.2864	0.2709	0.1986	0.8217	0.6167	0.0047	0.0051	11.651	0.267	10.875	14047.75	13419.36	546275.47
90	2.30	2.57	0.50	45.85	41.18	200.00	800.00	0.197	0.03	1.67	5.00	815.98	160.44	0.90	1.10	1.50	0.0920	0.0675	0.2490	0.0484	0.4155	0.0484	0.5092	0.3019	0.0118	0.0025	11.584	0.253	10.404	7356.32	33599.61	1383531.05
91	2.30	2.12	0.50	50.11	41.91	200.00	800.00	0.211	0.03	1.67	5.00	614.60	144.61	0.90	1.10	1.50	0.0783	0.0575	0.1804	0.0426	0.4008	0.0426	0.6521	0.2943	0.0086	0.0021	11.235	0.224	9.396	7246.64	25759.53	1079659.98
92	0.50	0.47	0.55	36.02	20.54	200.00	800.00	0.172	0.03	1.67	5.00	684.93	793.43	0.90	1.50	1.10	0.0128	0.0175	0.0375	0.0439	0.0128	0.0811	0.0187	0.1023	0.0128	0.0135	1.603	0.044	0.914	28577.65	14069.80	289021.90
93	0.50	0.47	0.52	35.84	21.67	200.00	800.00	0.422	0.03	1.67	5.00	665.84	732.05	0.90	1.50	1.10	0.0181	0.0246	0.0724	0.0801	0.0181	0.0811	0.0271	0.1108	0.0123	0.0125	3.696	0.103	2.234	26239.45	14426.74	312584.21
94	3.10	0.43	4.02	35.12	26.47	200.00	800.00	0.113	0.03	1.67	5.00	104.45	985.75	0.90	1.50	1.10	0.0724	0.0987	0.0252	0.2355	0.0252	0.5704	0.2412	0.5786	0.0018	0.0170	6.840	0.195	5.155	34617.62	2764.68	73175.48
95	3.10	0.66	2.15	38.40	19.57	160.00	3000.00	0.140	0.15	1.17	1.50	30.82	55.87	0.90	1.50	1.10	0.1777	0.2423	0.0373	0.1216	0.0373	0.1216	1.2111	2.1762	0.0006	0.0009	7.652	0.199	3.900	2145.13	603.00	11798.83
96	3.10	0.66	1.65	38.10	21.44	160.00	3000.00	0.141	0.15	1.17	1.50	23.65	40.49	0.90	1.50	1.10	0.1364	0.1861	0.0287	0.0717	0.0287	0.0717	1.2131	1.7716	0.0004	0.0007	5.839	0.153	3.286	1542.73	507.16	10875.46
97	3.10	0.67	3.61	37.29	26.57	160.00	3000.00	0.142	0.15	1.17	1.50	53.31	100.73	0.90	1.50	1.10	0.3038	0.4142	0.0652	0.3514	0.0652	0.3514	1.2235	3.4890	0.0009	0.0017	12.814	0.344	9.131	3756.18	1416.55	37640.55
98	3.10	0.82	3.68	41.78	17.11	160.00	3000.00	0.129	0.15	1.17	1.50	96.78	141.17	0.90	1.50	1.10	0.4159	0.5672	0.1157	0.4627	0.1157	0.4627	1.1952	3.2778	0.0019	0.0023	18.316	0.438	7.501	5897.46	1655.83	28329.62
99	3.10	0.82	3.75	41.25	20.79	160.00	3000.00	0.177	0.15	1.17	1.50	98.62	144.01	0.90	1.50	1.10	0.4584	0.6251	0.1537	0.6263	0.1537	0.6251	1.5581	4.3403	0.0018	0.0023	25.174	0.610	12.687	5940.26	2050.06	42614.61
100	3.10	1.08	3.79	40.27	27.16	160.00	3000.00	0.157	0.15	1.17	1.50	128.87	170.97	0.90	1.50	1.10	0.5268	0.7184	0.1935	0.6792	0.1935	0.6792	1.5019	3.9725	0.0022	0.0028	25.841					

		Max. elastične deformacije zidov				Deformacije zidov na meji elastičnosti				Deformacije zidov na meji nosilnosti						
K\Yl\Xi		d _{xi}	d _{yj}	d _x =d _{xi} +d _{xi}	d _y =d _{yj} +d _{yj}	d _{xmax}	d _{yymax}	d _{ix}	d _{iyj}	d _{exi}	d _{eyj}	H _{xi}	H _{yj}	Q _i	d _{xi}	d _{yxi}
67955,64		0,0046	0,0028	1,1047	0,8485	1,1001	0,8457	1,0955	0,8429	0,0232	0,0199	0,0049	0,0040	0,2312	1,6501	1,2686
113846,50		0,0046	0,0023	1,0913	0,8214	1,0868	0,8191	1,0822	0,8168	0,0231	0,0194	0,0061	0,0049	0,2764	1,6301	1,2287
60529,75		0,0038	0,0019	2,7781	1,1371	2,7743	1,1353	2,7704	1,1334	0,0224	0,0190	0,0032	0,0020	0,3979	4,1614	1,7029
102138,57		0,0038	0,0012	3,3121	1,1202	3,3083	1,1190	3,3045	1,1178	0,0224	0,0183	0,0039	0,0023	0,4793	4,9625	1,6785
137179,12		0,0038	0,0005	3,3857	1,1181	3,3819	1,1176	3,3781	1,1170	0,0224	0,0177	0,0040	0,0023	0,4904	5,0729	1,6763
79663,65		0,0038	0,0000	1,8534	1,1816	1,8496	1,1816	1,8458	1,1817	0,0224	0,0171	0,0018	0,0011	0,2486	2,7744	1,7724
170408,90		0,0038	-0,0005	2,9822	1,1260	2,9784	1,1260	2,9746	1,1265	0,0224	0,0166	0,0035	0,0019	0,4291	4,4676	1,6890
144025,73		0,0038	-0,0011	2,2830	1,1606	2,2792	1,1606	2,2755	1,1617	0,0224	0,0161	0,0024	0,0013	0,3177	3,4189	1,7410
47913,77		0,0030	0,0025	4,1156	1,3513	4,1126	1,3487	4,1096	1,3462	0,0216	0,0197	0,0040	0,0024	0,6561	6,1689	2,0231
209179,89		0,0029	-0,0003	0,6509	0,0984	0,6480	0,0984	0,6450	0,0987	0,0215	0,0168	0,0113	0,0025	0,0650	3,2398	0,4920
210526,42		0,0029	-0,0007	0,6377	0,1075	0,6348	0,1075	0,6319	0,1082	0,0215	0,0164	0,0086	0,0021	0,0638	3,1740	0,5375
309435,76		0,0029	-0,0011	0,4494	0,0959	0,4464	0,0959	0,4435	0,0969	0,0215	0,0160	0,0172	0,0028	0,0742	2,2322	0,4793
223,61		0,0023	0,0055	1,5370	0,7797	1,5347	0,7742	1,5325	0,7687	0,0209	0,0226	0,0028	0,0028	0,1713	2,3021	1,1613
1417,37		0,0023	0,0050	1,2684	0,8683	1,2661	0,8632	1,2638	0,8582	0,0209	0,0222	0,0018	0,0018	0,1329	1,8991	1,2948
2971,95		0,0023	0,0048	1,6302	0,7628	1,6279	0,7580	1,6256	0,7532	0,0209	0,0220	0,0023	0,0021	0,1676	2,4418	1,1370
3492,33		0,0023	0,0043	2,4675	1,1124	2,4652	1,1081	2,4629	1,1038	0,0209	0,0214	0,0016	0,0010	0,2444	3,6978	1,6621
8775,98		0,0023	0,0039	2,5694	1,1373	2,5671	1,1334	2,5647	1,1295	0,0209	0,0210	0,0019	0,0015	0,2709	3,8506	1,7001
17585,82		0,0024	0,0031	2,4221	1,1665	2,4197	1,1634	2,4174	1,1604	0,0209	0,0202	0,0018	0,0013	0,2584	3,6296	1,7451
52664,82		0,0021	0,0025	3,9484	1,1848	3,9464	1,1823	3,9443	1,1797	0,0206	0,0197	0,0041	0,0027	0,6060	5,9196	1,7734
53269,34		0,0021	0,0019	3,4780	1,4258	3,4759	1,4239	3,4738	1,4221	0,0207	0,0190	0,0027	0,0018	0,4942	5,2138	2,1359
67352,41		0,0021	0,0011	3,1451	1,4592	3,1430	1,4581	3,1409	1,4570	0,0207	0,0182	0,0023	0,0015	0,4436	4,7145	2,1871
83120,36		0,0021	0,0006	4,3707	1,5204	4,3686	1,5198	4,3665	1,5192	0,0206	0,0177	0,0026	0,0014	0,5472	6,5529	2,2797
58589,90		0,0021	-0,0001	1,9507	1,6144	1,9487	1,6144	1,9466	1,6146	0,0206	0,0170	0,0010	0,0008	0,2365	2,9230	2,4216
179651,88		0,0020	-0,0004	2,0983	1,2106	2,0963	1,2106	2,0943	1,2110	0,0206	0,0168	0,0030	0,0021	0,3869	3,1445	1,8159
271434,77		0,0020	-0,0010	2,1828	1,1684	2,1809	1,1684	2,1789	1,1694	0,0206	0,0161	0,0037	0,0025	0,4316	3,2713	1,7526
32786,41		0,0016	0,0028	0,4317	0,2827	0,4301	0,2799	0,4285	0,2772	0,0202	0,0199	0,0291	0,0019	0,2453	2,1505	1,3996
411584,70		0,0016	0,0022	0,0371	0,0215	0,0354	0,0193	0,0338	0,0171	0,0202	0,0193	0,0421	0,0165	0,0502	0,1772	0,0966
313,05		0,0011	0,0055	1,6003	1,0068	1,5992	1,0013	1,5980	0,9959	0,0197	0,0226	0,0029	0,0031	0,2256	2,3987	1,5020
1890,69		0,0011	0,0050	1,5716	1,0580	1,5705	1,0530	1,5693	1,0480	0,0197	0,0222	0,0023	0,0024	0,1955	2,3557	1,5795
5643,03		0,0012	0,0048	1,4909	0,9279	1,4898	0,9231	1,4886	0,9183	0,0197	0,0219	0,0036	0,0037	0,2527	2,2346	1,3847
19237,77		0,0012	0,0042	1,4581	0,8822	1,4569	0,8779	1,4558	0,8737	0,0197	0,0214	0,0050	0,0050	0,3265	2,1854	1,3169
9916,97		0,0012	0,0039	3,1508	1,4488	3,1496	1,4449	3,1485	1,4410	0,0197	0,0210	0,0019	0,0016	0,3795	4,7245	2,1674
34251,40		0,0012	0,0030	3,2100	1,6492	3,2089	1,6462	3,2077	1,6432	0,0197	0,0201	0,0029	0,0024	0,6500	4,8133	2,4693
44300,30		0,0012	0,0021	3,4198	1,8457	3,4186	1,8436	3,4174	1,8415	0,0197	0,0193	0,0021	0,0017	0,5378	5,1279	2,7654
66672,60		0,0012	0,0013	3,4134	1,8503	3,4122	1,8490	3,4110	1,8477	0,0198	0,0185	0,0021	0,0017	0,5378	5,1183	2,7735
95147,38		0,0012	0,0005	3,4535	1,8954	3,4522	1,8949	3,4510	1,8943	0,0198	0,0177	0,0022	0,0016	0,5741	5,1784	2,8423
194204,80		0,0013	-0,0006	4,3221	1,5780	4,3208	1,5780	4,3195	1,5786	0,0198	0,0165	0,0038	0,0021	0,8383	6,4812	2,3670
142545,83		0,0012	-0,0013	3,7807	1,3544	3,7794	1,3544	3,7782	1,3557	0,0198	0,0158	0,0024	0,0012	0,4507	5,6692	2,0315
43,12		0,0022	0,0056	1,0259	1,0648	1,0237	1,0592	1,0216	1,0536	0,0207	0,0227	0,0027	0,0030	0,1614	1,5356	1,5888
61,89		0,0015	0,0056	1,1442	2,7734	1,1427	2,7678	1,1412	2,7622	0,0200	0,0227	0,0019	0,0030	0,3879	1,7140	4,1517
1975,29		0,0022	0,0050	0,2637	0,7445	0,2615	0,7396	0,2593	0,7346	0,0208	0,0221	0,0008	0,0020	0,0794	1,3075	3,6979
28605,73		0,0015	0,0049	0,2594	0,3349	0,2579	0,3299	0,2564	0,3250	0,0201	0,0221	0,0025	0,0280	0,2358	1,2896	1,6497
5885,92		0,0021	0,0041	1,2390	2,9741	1,2368	2,9700	1,2347	2,9660	0,0207	0,0212	0,0007	0,0012	0,2201	1,8552	4,4550
6498,45		0,0014	0,0040	1,2231	3,1551	1,2217	3,1510	1,2203	3,1470	0,0200	0,0212	0,0007	0,0013	0,2339	1,8325	4,7265
35053,46		0,0043	0,0029	1,1388	2,7146	1,1344	2,7117	1,1301	2,7088	0,0229	0,0201	0,0022	0,0023	0,3166	1,7016	4,0675
34647,34		0,0034	0,0029	1,4356	4,0525	1,4322	4,0496	1,4288	4,0466	0,0220	0,0201	0,0015	0,0023	0,4647	2,1482	6,0743
78261,80		0,0028	0,0029	0,6130	0,8180	0,6102	0,8151	0,6074	0,8122	0,0214	0,0200	0,0054	0,0052	0,2018	0,9153	1,2227
30509,07		0,0024	0,0029	1,1124	0,7359	1,1100	0,7330	1,1076	0,7301	0,0210	0,0200	0,0021	0,0020	0,1427	1,6650	1,0995
53203,58		0,0042	0,0021	1,2985	3,4257	1,2943	3,4236	1,2901	3,4215	0,0228	0,0193	0,0014	0,0020	0,3836	1,9415	5,1354
67353,29		0,0034	0,0021	1,3562	3,9056	1,3527	3,9035	1,3493	3,9014	0,0220	0,0193	0,0019	0,0026	0,4947	2,0291	5,8552
88185,74		0,0025	0,0021	1,2237	3,5642	1,2212	3,5621	1,2187	3,5600	0,0211	0,0193	0,0027	0,0034	0,5351	1,8318	5,3432
4416,22		0,0017	0,0021	0,7179	0,7177	0,7161	0,7156	0,7144	0,7135	0,0203	0,0192	0,0001	0,0002	0,0195	1,0742	1,0734
304969,34		0,0029	0,0009	1,1667	3,8723	1,1638	3,8714	1,1608	3,8706	0,0215	0,0180	0,0050	0,0060	0,9564	1,7457	5,8072
107051,63		0,0034	-0,0002	1,8155	5,3977	1,8122	5,3977	1,8088	5,3979	0,0219	0,0169	0,0006	0,0013	0,4038	2,7182	8,0966
38193,54		0,0028	-0,0002	1,6074	2,0513	1,6046	2,0513	1,6017	2,0515	0,0214	0,0169	0,0005	0,0005	0,1817	2,4069	3,0769
70618,07		0,0022	-0,0002	1,4105	2,6564	1,4083	2,6564	1,4061	2,6566	0,0208	0,0169	0,0007	0,0009	0,2405	2,1124	3,9846
129763,03		0,0019	-0,0002	0,5855	0,7189	0,5836	0,7189	0,5817	0,7190	0,0205	0,0170	0,0019	0,0016	0,1028	0,8754	1,0783
78280,97		0,0014	-0,0002	0,6803	0,6118	0,6789	0,6118	0,6776	0,6119	0,0199	0,0170	0,0012	0,0010	0,0803	1,0184	0,9176
714532,36		0,0035	-0,0013	0,7827	1,1118	0,7792	1,1118	0,7757	1,1130	0,0221	0,0159	0,0080	0,0060	0,3021	1,1688	1,6677
346002,67		0,0025	-0,0013	1,0743	3,7234	1,0718	3,7234	1,0693	3,7247	0,0211	0,0159	0,0026	0,0029	0,4971	1,6077	5,5851
419487,21		0,0019	-0,0013	0,5756	0,7676	0,5737	0,7676	0,5719	0,7689	0,0204	0,0159	0,0045	0,0035	0,1366	0,8606	1,1515
433293,03		0,0014	-0,0013	0,5793	0,7713	0,5779	0,7713	0,5765	0,7726	0,0200	0,0159	0,0045	0,0036	0,1446	0,8668	1,1570
116759,70		0,0013	-0,0017	1,1550	0,6300	1,1523	0,6300	1,1523	0,6316	0,0199	0,0155	0,0016	0,0009	0,1312	1,7305	0,9449
30012,11		0,0013	-0,0015	0,7172	0,7114	0,7159	0,7114	0,7146	0,7129	0,0198	0,0156	0,0003	0,0002	0,0456	1,0739	1,0670

6 POTRESNA ANALIZA

24362,75	0,0012	-0,0018	1,0402	1,0240	1,0389	1,0240	1,0377	1,0258	0,0198	0,0153	0,0001	0,0002	0,0456	1,5584	1,5359
85874,09	0,0011	-0,0019	2,1750	1,4751	2,1738	1,4751	2,1727	1,4770	0,0197	0,0152	0,0010	0,0006	0,2327	3,2608	2,2126
41706,08	0,0006	-0,0007	3,4737	1,4818	3,4731	1,4818	3,4725	1,4825	0,0191	0,0164	0,0012	0,0004	0,2699	5,2096	2,2227
97005,55	0,0002	-0,0002	0,9950	0,1569	0,9948	0,1569	0,9946	0,1572	0,0188	0,0169	0,0073	0,0012	0,0888	4,9742	0,7846
55482,77	-0,0001	-0,0001	0,6755	0,0931	0,6755	0,0931	0,6756	0,0932	0,0184	0,0170	0,0016	0,0007	0,0236	3,3774	0,4656
55035,06	-0,0002	-0,0003	0,6957	0,0920	0,6957	0,0920	0,6959	0,0923	0,0184	0,0168	0,0013	0,0007	0,0213	3,4785	0,4599
19115,84	-0,0002	-0,0004	1,2276	1,1540	1,2276	1,1540	1,2278	1,1544	0,0184	0,0167	0,0003	0,0002	0,0716	1,8414	1,7310
37759,17	-0,0003	-0,0008	1,4063	0,9390	1,4063	0,9390	1,4066	0,9398	0,0183	0,0164	0,0006	0,0004	0,0975	2,1094	1,4086
11983,98	-0,0007	0,0000	0,5658	0,5324	0,5658	0,5324	0,5665	0,5324	0,0179	0,0171	0,0002	0,0002	0,0236	0,8488	0,7985
12145,47	-0,0007	-0,0003	0,5669	0,5462	0,5669	0,5462	0,5676	0,5465	0,0178	0,0169	0,0002	0,0001	0,0225	0,8503	0,8193
25348,01	-0,0008	-0,0004	0,6263	0,5791	0,6263	0,5791	0,6270	0,5795	0,0178	0,0168	0,0004	0,0003	0,0380	0,9394	0,8687
42876,46	-0,0008	-0,0007	0,6828	0,4874	0,6828	0,4874	0,6837	0,4881	0,0177	0,0164	0,0006	0,0004	0,0477	1,0243	0,7311
110459,13	-0,0016	-0,0003	0,5562	0,3196	0,5562	0,3196	0,5577	0,3200	0,0170	0,0168	0,0014	0,0013	0,0450	0,8342	0,4795
111697,02	-0,0016	-0,0006	0,5536	0,3230	0,5536	0,3230	0,5552	0,3236	0,0170	0,0165	0,0013	0,0012	0,0432	0,8304	0,4845
181800,42	-0,0018	-0,0012	0,3741	0,5995	0,3741	0,5995	0,3759	0,6007	0,0168	0,0159	0,0290	0,0016	0,5961	1,8704	2,9973
1458248,58	-0,0017	-0,0018	0,0996	0,0384	0,0996	0,0384	0,1013	0,0403	0,0168	0,0153	0,0204	0,0101	0,0850	0,4979	0,1921
1441501,01	-0,0018	-0,0020	0,1135	0,0373	0,1135	0,0373	0,1153	0,0393	0,0168	0,0151	0,0165	0,0093	0,0864	0,5676	0,1863
1125400,94	-0,0018	-0,0022	0,0298	0,2210	0,0298	0,2210	0,0316	0,2231	0,0168	0,0149	0,0075	0,0069	0,0496	0,1488	1,1048
459901,32	-0,0019	-0,0025	0,6492	0,2981	0,6492	0,2981	0,6511	0,3007	0,0167	0,0146	0,0142	0,0026	2,479	3,2461	1,4907
159003,15	-0,0023	-0,0007	3,5840	1,9751	3,5840	1,9751	3,5863	1,9758	0,0163	0,0164	0,0020	0,0016	0,7225	5,3760	2,9628
101709,57	-0,0024	-0,0017	0,7552	0,2643	0,7552	0,2643	0,7576	0,2660	0,0161	0,0154	0,0022	0,0007	0,1006	3,7759	1,3213
214862,28	-0,0026	-0,0024	0,5569	0,3784	0,5569	0,3784	0,5594	0,3808	0,0160	0,0148	0,0166	0,0012	0,3288	2,7843	1,8922
415571,46	-0,0040	-0,0001	0,8205	0,6185	0,8205	0,6185	0,8245	0,6186	0,0145	0,0170	0,0048	0,0053	0,2619	1,2307	0,9277
768280,69	-0,0041	-0,0007	0,8303	0,6270	0,8303	0,6270	0,8345	0,6277	0,0144	0,0164	0,0071	0,0079	0,4243	1,2455	0,9405
612664,66	-0,0042	-0,0013	0,8175	0,6154	0,8175	0,6154	0,8217	0,6167	0,0143	0,0159	0,0047	0,0051	0,2671	1,2262	0,9232
337287,24	-0,0043	-0,0016	0,5049	0,3003	0,5049	0,3003	0,5092	0,3019	0,0142	0,0155	0,0116	0,0025	0,2527	2,5243	1,5015
363150,94	-0,0045	-0,0023	0,6476	0,2919	0,6476	0,2919	0,6521	0,2943	0,0141	0,0148	0,0086	0,0021	0,2242	3,2378	1,4597
1029309,89	0,0002	-0,0001	0,0189	0,1022	0,0187	0,1022	0,0186	0,1023	0,0187	0,0171	0,0128	0,0135	0,0445	0,0937	0,5110
940527,02	-0,0001	0,0000	0,0271	0,1108	0,0271	0,1108	0,0271	0,1108	0,0185	0,0171	0,0123	0,0125	0,1031	0,1353	0,5540
1215701,74	-0,0011	0,0001	0,2400	0,5787	0,2400	0,5786	0,2412	0,5786	0,0174	0,0172	0,0018	0,0170	0,1948	1,2001	2,8932
82362,45	0,0004	-0,0004	1,2115	1,2157	1,2111	1,2157	1,2107	2,1762	0,0190	0,0167	0,0006	0,0009	0,1993	1,8167	3,2636
58784,03	0,0000	-0,0004	1,2131	1,7712	1,2131	1,7712	1,2131	1,7716	0,0185	0,0167	0,0004	0,0007	0,1532	1,8197	2,6568
140068,08	-0,0011	-0,0003	1,2224	3,4887	1,2224	3,4887	1,2235	3,4890	0,0174	0,0169	0,0009	0,0017	0,3436	1,8336	5,2331
246378,13	0,0009	-0,0010	1,1961	3,2766	1,1952	3,2766	1,1942	3,2776	0,0195	0,0161	0,0019	0,0023	0,4384	1,7928	4,9149
245023,79	0,0001	-0,0009	1,5582	4,3394	1,5581	4,3394	1,5580	4,3403	0,0187	0,0162	0,0018	0,0023	0,6103	2,3371	6,5091
277185,56	-0,0013	-0,0007	1,5006	3,9718	1,5006	3,9718	1,5019	3,9725	0,0173	0,0164	0,0022	0,0028	0,6418	2,2509	5,9577
37916,39	-0,0030	-0,0008	2,7533	2,7323	2,7533	2,7323	2,7563	2,7331	0,0156	0,0163	0,0004	0,0004	0,2790	4,1300	4,0984
37351,93	-0,0034	-0,0008	2,8018	2,7809	2,8018	2,7809	2,8053	2,7817	0,0151	0,0164	0,0004	0,0004	0,2845	4,2027	4,1713
658662,29	0,0009	-0,0020	0,7585	1,0118	0,7575	1,0118	0,7566	1,0138	0,0195	0,0151	0,0054	0,0043	0,3241	1,1363	1,5177
783155,13	0,0003	-0,0019	0,7908	1,0549	0,7905	1,0549	0,7902	1,0568	0,0188	0,0152	0,0063	0,0052	0,4514	1,1858	1,5823
753802,35	-0,0004	-0,0019	0,7904	1,0556	0,7904	1,0556	0,7908	1,0575	0,0182	0,0153	0,0060	0,0051	0,4427	1,1856	1,5834
732350,67	-0,0011	-0,0018	0,7907	1,0570	0,7907	1,0570	0,7917	1,0589	0,0175	0,0153	0,0057	0,0051	0,4398	1,1860	1,5856
627604,58	-0,0017	-0,0017	0,7511	1,0069	0,7511	1,0069	0,7528	1,0086	0,0169	0,0154	0,0048	0,0045	0,3255	1,1266	1,5103
688984,82	-0,0033	-0,0015	0,6876	3,4859	0,6876	3,4859	0,6909	3,4875	0,0152	0,0156	0,0034	0,0053	0,5643	1,0314	5,2289
1342269,05	-0,0020	-0,0022	0,0690	0,6208	0,0690	0,6208	0,0710	0,6230	0,0166	0,0149	0,0015	0,0082	0,0459	0,3448	3,1039
1872323,74	-0,0021	-0,0028	0,1986	0,4820	0,1986	0,4820	0,2008	0,4848	0,0164	0,0144	0,0028	0,0096	0,1550	0,9932	2,4099
2788270,58	-0,0028	-0,0027	0,2579	0,3361	0,2579	0,3361	0,2608	0,3388	0,0157	0,0144	0,0030	0,0147	0,2355	1,2897	1,6805
1451846,77	-0,0035	-0,0026	0,2384	0,5811	0,2384	0,5811	0,2419	0,5837	0,0150	0,0145	0,0023	0,0078	0,1786	1,1918	2,9053
3057429,06	-0,0042	-0,0025	0,2332	0,3031	0,2332	0,3031	0,2374	0,3056	0,0143	0,0146	0,0029	0,0169	0,2178	1,1659	1,5155
147408,72	-0,0023	-0,0002	1,4859	3,2364	1,4859	3,2364	1,4882	3,2366	0,0162	0,0170	0,0015	0,0019	0,4211	2,2289	4,8546
182024,96	-0,0031	-0,0001	1,2652	2,8797	1,2652	2,8797	1,2683	2,8798	0,0155	0,0171	0,0017	0,0024	0,4279	1,8977	4,3196
108571,23	-0,0038	0,0000	1,2152	2,1520	1,2152	2,1520	1,2190	2,1520	0,0147	0,0171	0,0010	0,0015	0,2583	1,8226	3,2280
34611260,37	0,0047	0,0057													
												0,5097	0,3964	32,9840	
												Hx	Hy	Qtot	

Deformacija x na meji elastičnosti =	0,0187 mm
Deformacija y na meji elastičnosti =	0,0193 mm

UPOŠTEVANJE ARMIRANE OBLOGE

Otkrivena mreža $d_n =$ 15 cm
 armatura obloga, $a_n =$ 6 mm
 armatura obloga, $b_n =$ 6 mm
 faktor efektivni $\xi_n =$ 0.9
 faktor efektivni $\eta_n =$ 0.2

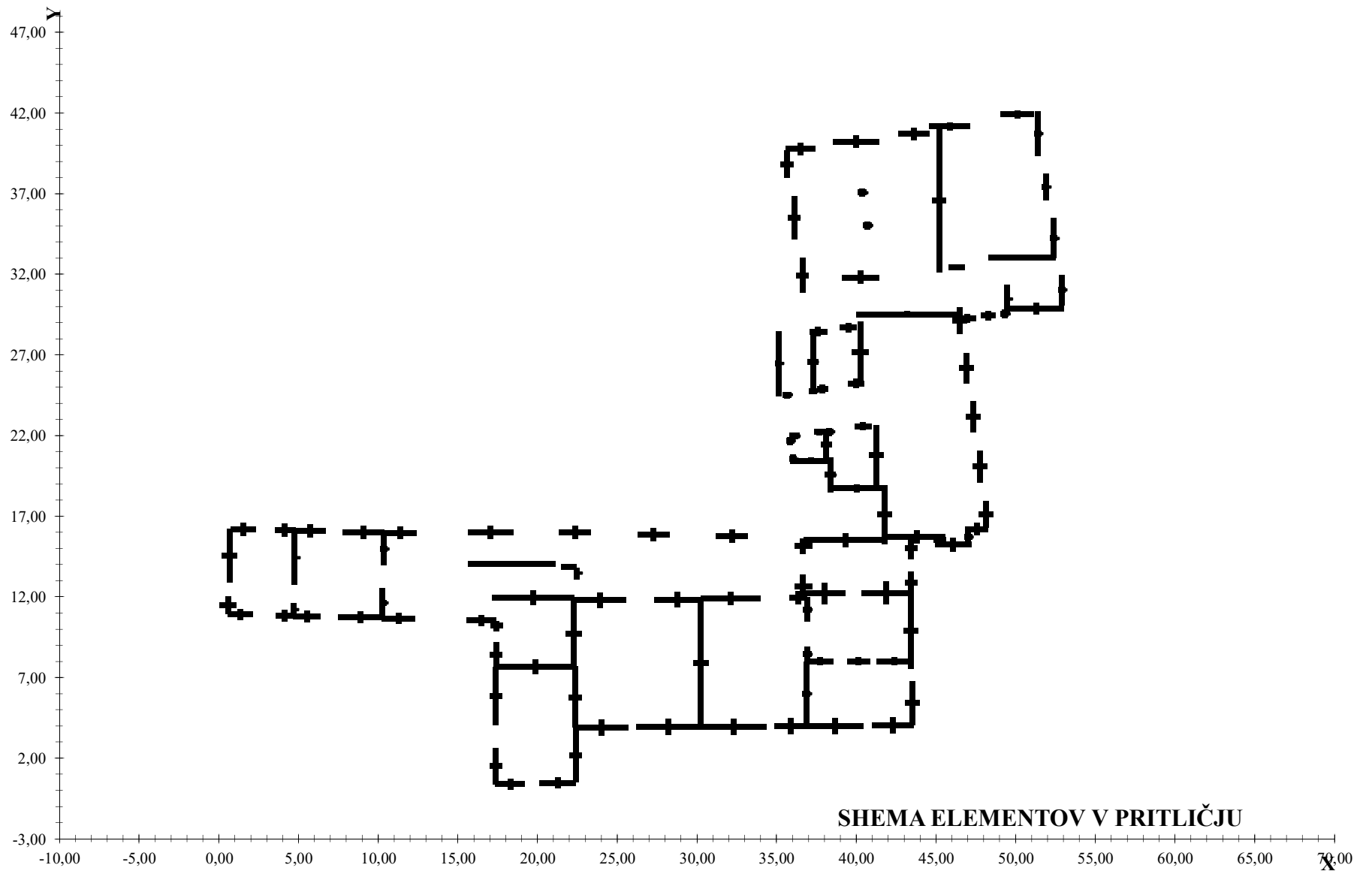
±Q 189

 $\eta_n = 1.15$

ZID ST		h (m)		d _n (m)		a _n (m)		b _n (m)		G (MPa)		E (MPa)		n _n		f _t (MPa)		f _c (MPa)		a _n		K _{1c}		K _{2c}		C		b ₁		b ₂		H ₁₀₀		H ₂₀₀		H ₃₀₀		L ₁₀₀		t ₁		t ₂		t ₃		t ₄		E ₁		G ₁		K ₁₀₀		K ₂₀₀		K ₃₀₀		n _n		A _n (m ²)		H ₁₀₀ (MN)		H ₂₀₀ (MN)		M ₁₀₀ (MN)		H ₃₀₀ (MN)		H ₄₀₀ (MN)		H ₅₀₀ (MN)		H ₆₀₀ (MN)		H ₇₀₀ (MN)		H ₈₀₀ (MN)		H ₉₀₀ (MN)		H ₁₀₀₀ (MN)		V ₁₀₀		V ₂₀₀		V ₃₀₀		V ₄₀₀		V ₅₀₀		V ₆₀₀		V ₇₀₀		V ₈₀₀		V ₉₀₀		V ₁₀₀₀		V ₁₁₀₀		V ₁₂₀₀		V ₁₃₀₀		V ₁₄₀₀		V ₁₅₀₀		V ₁₆₀₀		V ₁₇₀₀		V ₁₈₀₀		V ₁₉₀₀		V ₂₀₀₀		V ₂₁₀₀		V ₂₂₀₀		V ₂₃₀₀		V ₂₄₀₀		V ₂₅₀₀		V ₂₆₀₀		V ₂₇₀₀		V ₂₈₀₀		V ₂₉₀₀		V ₃₀₀₀		V ₃₁₀₀		V ₃₂₀₀		V ₃₃₀₀		V ₃₄₀₀		V ₃₅₀₀		V ₃₆₀₀		V ₃₇₀₀		V ₃₈₀₀		V ₃₉₀₀		V ₄₀₀₀		V ₄₁₀₀		V ₄₂₀₀		V ₄₃₀₀		V ₄₄₀₀		V ₄₅₀₀		V ₄₆₀₀		V ₄₇₀₀		V ₄₈₀₀		V ₄₉₀₀		V ₅₀₀₀		V ₅₁₀₀		V ₅₂₀₀		V ₅₃₀₀		V ₅₄₀₀		V ₅₅₀₀		V ₅₆₀₀		V ₅₇₀₀		V ₅₈₀₀		V ₅₉₀₀		V ₆₀₀₀		V ₆₁₀₀		V ₆₂₀₀		V ₆₃₀₀		V ₆₄₀₀		V ₆₅₀₀		V ₆₆₀₀		V ₆₇₀₀		V ₆₈₀₀		V ₆₉₀₀		V ₇₀₀₀		V ₇₁₀₀		V ₇₂₀₀		V ₇₃₀₀		V ₇₄₀₀		V ₇₅₀₀		V ₇₆₀₀		V ₇₇₀₀		V ₇₈₀₀		V ₇₉₀₀		V ₈₀₀₀		V ₈₁₀₀		V ₈₂₀₀		V ₈₃₀₀		V ₈₄₀₀		V ₈₅₀₀		V ₈₆₀₀		V ₈₇₀₀		V ₈₈₀₀		V ₈₉₀₀		V ₉₀₀₀		V ₉₁₀₀		V ₉₂₀₀		V ₉₃₀₀		V ₉₄₀₀		V ₉₅₀₀		V ₉₆₀₀		V ₉₇₀₀		V ₉₈₀₀		V ₉₉₀₀		V ₁₀₀₀₀		V ₁₀₁₀₀		V ₁₀₂₀₀		V ₁₀₃₀₀		V ₁₀₄₀₀		V ₁₀₅₀₀		V ₁₀₆₀₀		V ₁₀₇₀₀		V ₁₀₈₀₀		V ₁₀₉₀₀		V ₁₁₀₀₀		V ₁₁₁₀₀		V ₁₁₂₀₀		V ₁₁₃₀₀		V ₁₁₄₀₀		V ₁₁₅₀₀		V ₁₁₆₀₀		V ₁₁₇₀₀		V ₁₁₈₀₀		V ₁₁₉₀₀		V ₁₂₀₀₀		V ₁₂₁₀₀		V ₁₂₂₀₀		V ₁₂₃₀₀		V ₁₂₄₀₀		V ₁₂₅₀₀		V ₁₂₆₀₀		V ₁₂₇₀₀		V ₁₂₈₀₀		V ₁₂₉₀₀		V ₁₃₀₀₀		V ₁₃₁₀₀		V ₁₃₂₀₀		V ₁₃₃₀₀		V ₁₃₄₀₀		V ₁₃₅₀₀		V ₁₃₆₀₀		V ₁₃₇₀₀		V ₁₃₈₀₀		V ₁₃₉₀₀		V ₁₄₀₀₀		V ₁₄₁₀₀		V ₁₄₂₀₀		V ₁₄₃₀₀		V ₁₄₄₀₀		V ₁₄₅₀₀		V ₁₄₆₀₀		V ₁₄₇₀₀		V ₁₄₈₀₀		V ₁₄₉₀₀		V ₁₅₀₀₀		V ₁₅₁₀₀		V ₁₅₂₀₀		V ₁₅₃₀₀		V ₁₅₄₀₀		V ₁₅₅₀₀		V ₁₅₆₀₀		V ₁₅₇₀₀		V ₁₅₈₀₀		V ₁₅₉₀₀		V ₁₆₀₀₀		V ₁₆₁₀₀		V ₁₆₂₀₀		V ₁₆₃₀₀		V ₁₆₄₀₀		V ₁₆₅₀₀		V ₁₆₆₀₀		V ₁₆₇₀₀		V ₁₆₈₀₀		V ₁₆₉₀₀		V ₁₇₀₀₀		V ₁₇₁₀₀		V ₁₇₂₀₀		V ₁₇₃₀₀		V ₁₇₄₀₀		V ₁₇₅₀₀		V ₁₇₆₀₀		V ₁₇₇₀₀		V ₁₇₈₀₀		V ₁₇₉₀₀		V ₁₈₀₀₀		V ₁₈₁₀₀		V ₁₈₂₀₀		V ₁₈₃₀₀		V ₁₈₄₀₀		V ₁₈₅₀₀		V ₁₈₆₀₀		V ₁₈₇₀₀		V ₁₈₈₀₀		V ₁₈₉₀₀		V ₁₉₀₀₀		V ₁₉₁₀₀		V ₁₉₂₀₀		V ₁₉₃₀₀		V ₁₉₄₀₀		V ₁₉₅₀₀		V ₁₉₆₀₀		V ₁₉₇₀₀		V ₁₉₈₀₀		V ₁₉₉₀₀		V ₂₀₀₀₀		V ₂₀₁₀₀		V ₂₀₂₀₀		V ₂₀₃₀₀		V ₂₀₄₀₀		V ₂₀₅₀₀		V ₂₀₆₀₀		V ₂₀₇₀₀		V ₂₀₈₀₀		V ₂₀₉₀₀		V ₂₁₀₀₀		V ₂₁₁₀₀		V ₂₁₂₀₀		V ₂₁₃₀₀		V ₂₁₄₀₀		V ₂₁₅₀₀		V ₂₁₆₀₀		V ₂₁₇₀₀		V ₂₁₈₀₀		V ₂₁₉₀₀		V ₂₂₀₀₀		V ₂₂₁₀₀		V ₂₂₂₀₀		V ₂₂₃₀₀		V ₂₂₄₀₀		V ₂₂₅₀₀		V ₂₂₆₀₀		V ₂₂₇₀₀		V ₂₂₈₀₀		V ₂₂₉₀₀		V ₂₃₀₀₀		V ₂₃₁₀₀		V ₂₃₂₀₀		V ₂₃₃₀₀		V ₂₃₄₀₀		V ₂₃₅₀₀		V ₂₃₆₀₀		V ₂₃₇₀₀		V ₂₃₈₀₀		V ₂₃₉₀₀		V ₂₄₀₀₀		V ₂₄₁₀₀		V ₂₄₂₀₀		V ₂₄₃₀₀		V ₂₄₄₀₀		V ₂₄₅₀₀		V ₂₄₆₀₀		V ₂₄₇₀₀		V ₂₄₈₀₀		V ₂₄₉₀₀		V ₂₅₀₀₀		V ₂₅₁₀₀		V ₂₅₂₀₀		V ₂₅₃₀₀		V ₂₅₄₀₀		V ₂₅₅₀₀		V ₂₅₆₀₀		V ₂₅₇₀₀		V ₂₅₈₀₀		V ₂₅₉₀₀		V ₂₆₀₀₀		V ₂₆₁₀₀		V ₂₆₂₀₀		V ₂₆₃₀₀		V ₂₆₄₀₀		V ₂₆₅₀₀		V ₂₆₆₀₀		V ₂₆₇₀₀		V ₂₆₈₀₀		V ₂₆₉₀₀		V ₂₇₀₀₀		V ₂₇₁₀₀		V ₂₇₂₀₀		V ₂₇₃₀₀		V ₂₇₄₀₀		V ₂₇₅₀₀		V ₂₇₆₀₀		V ₂₇₇₀₀		V ₂₇₈₀₀		V ₂₇₉₀₀		V ₂₈₀₀₀		V ₂₈₁₀₀		V ₂₈₂₀₀		V ₂₈₃₀₀		V ₂₈₄₀₀		V ₂₈₅₀₀		V ₂₈₆₀₀		V ₂₈₇₀₀		V ₂₈₈₀₀		V ₂₈₉₀₀		V ₂₉₀₀₀		V ₂₉₁₀₀		V ₂₉₂₀₀		V ₂₉₃₀₀		V ₂₉₄₀₀		V ₂₉₅₀₀		V ₂₉₆₀₀		V ₂₉₇₀₀		V ₂₉₈₀₀		V ₂₉₉₀₀		V ₃₀₀₀₀		V ₃₀₁₀₀		V ₃₀₂₀₀		V ₃₀₃₀₀		V ₃₀₄₀₀		V ₃₀₅₀₀		V ₃₀₆₀₀		V ₃₀₇₀₀		V ₃₀₈₀₀		V ₃₀₉₀₀		V ₃₁₀₀₀		V ₃₁₁₀₀		V ₃₁₂₀₀		V ₃₁₃₀₀		V ₃₁₄₀₀		V ₃₁₅₀₀		V ₃₁₆₀₀		V ₃₁₇₀₀		V ₃₁₈₀₀		V ₃₁₉₀₀		V ₃₂₀₀₀		V ₃₂₁₀₀		V ₃₂₂₀₀		V ₃₂₃₀₀		V ₃₂₄₀₀		V ₃₂₅₀₀		V ₃₂₆₀₀		V ₃₂₇₀₀		V ₃₂₈₀₀		V ₃₂₉₀₀		V ₃₃₀₀₀		V ₃₃₁₀₀		V ₃₃₂₀₀		V ₃₃₃₀₀		V ₃₃₄₀₀		V ₃₃₅₀₀		V ₃₃₆₀₀		V ₃₃₇₀₀		V ₃₃₈₀₀		V ₃₃₉₀₀		V ₃₄₀₀₀		V ₃₄₁₀₀		V ₃₄₂₀₀		V ₃₄₃₀₀		V ₃₄₄₀₀		V ₃₄₅₀₀		V ₃₄₆₀₀		V ₃₄₇₀₀		V ₃₄₈₀₀		V ₃₄₉₀₀		V ₃₅₀₀₀		V ₃₅₁₀₀		V ₃₅₂₀₀		V ₃₅₃₀₀		V ₃₅₄₀₀		V ₃₅₅₀₀		V ₃₅₆₀₀		V ₃₅₇₀₀		V ₃₅₈₀₀		V ₃₅₉₀₀		V ₃₆₀₀₀		V ₃₆₁₀₀		V ₃₆₂₀₀		V ₃₆₃₀₀		V ₃₆₄₀₀		V ₃₆₅₀₀		V ₃₆₆₀₀		V ₃₆₇₀₀		V ₃₆₈₀₀		V ₃₆₉₀₀		V ₃₇₀₀₀		V ₃₇₁₀₀		V ₃₇₂₀₀		V ₃₇₃₀₀		V ₃₇₄₀₀		V ₃₇₅₀₀		V ₃₇₆₀₀		V ₃₇₇₀₀		V ₃₇₈₀₀		V ₃₇₉₀₀		V ₃₈₀₀₀		V ₃₈₁₀₀		V ₃₈₂₀₀		V ₃₈₃₀₀		V ₃₈₄₀₀		V ₃₈₅₀₀		V ₃₈₆₀₀		V ₃₈₇₀₀		V ₃₈₈₀₀		V ₃₈₉₀₀		V ₃₉₀₀₀		V ₃₉₁₀₀		V ₃₉₂₀₀		V ₃₉₃₀₀		V ₃₉₄₀₀		V ₃₉₅₀₀		V ₃₉₆₀₀		V ₃₉₇₀₀		V ₃₉₈₀₀		V ₃₉₉₀₀		V ₄₀₀₀₀		V ₄₀₁₀₀		V ₄₀₂₀₀		V ₄₀₃₀₀		V ₄₀₄₀₀		V ₄₀₅₀₀		V ₄₀₆₀₀		V ₄₀₇₀₀		V ₄₀₈₀₀		V ₄₀₉₀₀		V ₄₁₀₀₀		V ₄₁₁₀₀		V ₄₁₂₀₀		V ₄₁₃₀₀		V ₄₁₄₀₀		V ₄₁₅₀₀		V ₄₁₆₀₀		V ₄₁₇₀₀		V ₄₁₈₀₀		V ₄₁₉₀₀		V ₄₂₀₀₀		V ₄₂₁₀₀		V ₄₂₂₀₀		V ₄₂₃₀₀		V ₄₂₄₀₀		V ₄₂₅₀₀		V ₄₂₆₀₀		V ₄₂₇₀₀		V ₄₂₈₀₀		V ₄₂₉₀₀		V ₄₃₀₀₀		V ₄₃₁₀₀		V ₄₃₂₀₀		V ₄₃₃₀₀		V ₄₃₄₀₀		V ₄₃₅₀₀		V ₄₃₆₀₀		V ₄₃₇₀₀		V ₄₃₈₀₀		V ₄₃₉₀₀		V ₄₄₀₀₀		V ₄₄₁₀₀		V ₄₄₂₀₀		V ₄₄₃₀₀		V ₄₄₄₀₀		V ₄₄₅₀₀		V ₄₄₆₀₀		V ₄₄₇₀₀		V ₄₄₈₀₀		V ₄₄₉₀₀		V ₄₅₀₀₀		V ₄₅₁₀₀		V ₄₅₂₀₀		V ₄₅₃₀₀		V ₄₅₄₀₀		V ₄₅₅₀₀		V ₄₅₆₀₀		V ₄₅₇₀₀		V ₄₅₈₀₀		V ₄₅₉₀₀		V ₄₆₀₀₀		V ₄₆₁₀₀		V ₄₆₂₀₀		V ₄₆₃₀₀		V ₄₆₄₀₀		V ₄₆₅₀₀		V ₄₆₆₀₀		V ₄₆₇₀₀		V ₄₆₈₀₀		V ₄₆₉₀₀		V ₄₇₀₀₀		V ₄₇₁₀₀		V ₄₇₂₀₀		V ₄₇₃₀₀		V ₄₇₄₀₀		V ₄₇₅₀₀		V ₄₇₆₀₀		V ₄₇₇₀₀		V ₄₇₈₀₀		V ₄₇₉₀₀		V ₄₈₀₀₀		V ₄₈₁₀₀		V ₄₈₂₀₀		V ₄₈₃₀₀		V ₄₈₄₀₀		V ₄₈₅₀₀		V ₄₈₆₀₀		V ₄₈₇₀₀		V ₄₈₈₀₀		V ₄₈₉₀₀		V ₄₉₀₀₀		V ₄₉₁₀₀		V ₄₉₂₀₀		V ₄₉₃₀₀		V ₄₉₄₀₀		V ₄₉₅₀₀		V ₄₉₆₀₀		V ₄₉₇₀₀		V ₄₉₈₀₀		V ₄₉₉₀₀		V ₅₀₀₀₀		V ₅₀₁₀₀		V ₅₀₂₀₀		V ₅₀₃₀₀		V ₅₀₄₀₀		V ₅₀₅₀₀		V ₅₀₆₀₀		V ₅₀₇₀₀		V ₅₀₈₀₀		V ₅₀₉₀₀		V ₅₁₀₀₀		V ₅₁₁₀₀		V ₅₁₂₀₀		V ₅₁₃₀₀		V ₅₁₄₀₀		V ₅₁₅₀₀		V ₅₁₆₀₀		V ₅₁₇₀₀		V ₅₁₈₀₀		V ₅₁₉₀₀		V ₅₂₀₀₀		V ₅₂₁₀₀		V ₅₂₂₀₀		V ₅₂₃₀₀		V ₅₂₄₀₀		V ₅₂₅₀₀		V ₅₂₆₀₀		V ₅₂₇₀₀		V ₅₂₈₀₀		V ₅₂₉₀₀		V ₅₃₀₀₀		V ₅₃₁₀₀		V ₅₃₂₀₀		V ₅₃₃₀₀		V ₅₃₄₀₀		V ₅₃₅₀₀		V ₅₃₆₀₀		V ₅₃₇₀₀		V ₅₃₈₀₀		V ₅₃₉₀₀		V ₅₄₀₀₀		V ₅₄₁₀₀		V ₅₄₂₀₀		V ₅₄₃₀₀		V ₅₄₄₀₀		V ₅₄₅₀₀		V ₅₄₆₀₀		V ₅₄₇₀₀		V ₅₄₈₀₀		V ₅₄₉₀₀		V ₅₅₀₀₀		V ₅₅₁₀₀		V ₅₅₂₀₀		V ₅₅₃₀₀		V ₅₅₄₀₀		V ₅₅₅₀₀		V ₅₅₆₀₀		V ₅₅₇₀₀		V ₅₅₈₀₀		V ₅₅₉₀₀		V ₅₆₀₀₀		V ₅₆₁₀₀		V ₅₆₂₀₀		V ₅₆₃₀₀		V ₅₆₄₀₀		V ₅₆₅₀₀		V ₅₆₆₀₀		V ₅₆₇₀₀		V ₅₆₈₀₀		V ₅₆₉₀₀		V ₅₇₀₀₀		V ₅₇₁₀₀		V ₅₇₂₀₀		V ₅₇₃₀₀		V ₅₇₄₀₀		V ₅₇₅₀₀		V ₅₇₆₀₀		V ₅₇₇₀₀		V ₅₇₈₀₀		V ₅₇₉₀₀		V ₅₈₀₀₀		V ₅₈₁₀₀		V ₅₈₂₀₀		V ₅₈₃₀₀		V ₅₈₄₀₀		V ₅₈₅₀₀		V ₅₈₆₀₀		V ₅₈₇₀₀		V ₅₈₈₀₀		V ₅₈₉₀₀		V ₅₉₀₀₀		V ₅₉₁₀₀		V ₅₉₂₀₀		V ₅₉₃₀₀		V ₅₉₄₀₀		V ₅₉₅₀₀		V ₅₉₆₀₀		V ₅₉₇₀₀		V ₅₉₈₀₀		V ₅₉₉₀₀		V ₆₀₀₀₀		V ₆₀₁₀₀		V ₆₀₂₀₀		V ₆₀₃₀₀		V ₆₀₄₀₀		V ₆₀₅₀₀		V ₆₀₆₀₀		V ₆₀₇₀₀		V ₆₀₈₀₀		V ₆₀₉₀₀		V ₆₁₀₀₀		V ₆₁₁₀₀		V ₆₁₂₀₀		V ₆₁₃₀₀		V ₆₁₄₀₀		V ₆₁₅₀₀		V ₆₁₆₀₀		V ₆₁₇₀₀		V ₆₁₈₀₀		V ₆₁₉₀₀		V ₆₂₀₀₀		V	
--------	--	-------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	---------	--	---------	--	----------------	--	----------------------	--	----------------------	--	----------------	--	-----------------	--	-----------------	--	---	--	----------------	--	----------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	----------------	--	----------------	--	----------------	--	----------------	--	----------------	--	----------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	----------------	--	----------------------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	-----------------------	--	------------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	-------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	--------------------	--	---	--

98	3.10	0.92	3.68	41.78	17.11	160.00	3000.00	0.129	0.15	1.17	1.50	96.78	141.17	0.90	1.50	1.10	0.4159	0.5672	0.1157	0.4627	3.68	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	96.78	141.17	48	40	0.00136	0.00113	0.000	0.561	0.00	0.000	0.000	0.116	0.463	96.78	141.17	0.116	0.463	1.50
99	3.10	0.92	3.75	41.25	20.78	160.00	3000.00	0.177	0.15	1.17	1.50	98.62	144.01	0.90	1.50	1.10	0.4584	0.6251	0.1537	0.6263	3.75	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	98.62	144.01	50	40	0.00141	0.00113	0.000	0.565	0.00	0.000	0.000	0.154	0.625	98.62	144.01	0.154	0.625	1.50
100	3.10	1.08	3.75	40.27	27.16	160.00	3000.00	0.157	0.15	1.17	1.50	128.87	170.97	0.90	1.50	1.10	0.5288	0.7184	0.1935	0.6792	3.75	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	128.87	170.97	50	40	0.00141	0.00113	0.000	0.565	0.00	0.000	0.000	0.194	0.679	128.87	170.97	0.194	0.679	1.50
101	2.00	0.54	0.49	40.69	35.03	400.00	6000.00	1.055	0.25	12.50	1.50	25.03	22.90	0.90	1.10	1.50	0.1236	0.0907	0.0690	0.0626	0.54	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	25.03	22.90	6	26	0.00017	0.00074	0.302	0.000	0.000	0.000	0.069	0.063	25.03	22.90	0.069	0.063	1.50	
102	2.00	0.54	0.49	40.38	37.05	400.00	6000.00	1.075	0.25	12.50	1.50	25.03	22.90	0.90	1.10	1.50	0.1246	0.0914	0.0702	0.0637	0.54	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	25.03	22.90	6	26	0.00017	0.00074	0.302	0.000	0.000	0.000	0.070	0.064	25.03	22.90	0.070	0.064	1.50	
103	0.70	0.90	1.67	48.16	17.10	160.00	3000.00	0.216	0.15	1.17	1.50	278.79	284.07	0.90	1.50	1.10	0.2112	0.2883	0.3357	0.6303	1.67	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	278.79	284.07	22	8	0.00062	0.00023	0.000	0.143	0.00	0.000	0.000	0.211	0.288	278.79	284.07	0.211	0.288	1.50
104	0.70	0.92	1.97	47.78	20.08	160.00	3000.00	0.249	0.15	1.17	1.50	338.56	343.29	0.90	1.50	1.10	0.2661	0.3628	0.4668	0.9992	1.97	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	338.56	343.29	26	8	0.00074	0.00023	0.000	0.152	0.00	0.000	0.000	0.266	0.363	338.56	343.29	0.266	0.363	1.50
105	0.70	0.92	1.93	47.35	23.15	160.00	3000.00	0.249	0.15	1.17	1.50	329.73	336.24	0.90	1.50	1.10	0.2607	0.3556	0.4573	0.9598	1.93	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	329.73	336.24	24	8	0.00068	0.00023	0.000	0.148	0.00	0.000	0.000	0.261	0.356	329.73	336.24	0.261	0.356	1.50
106	0.70	0.92	1.91	46.92	26.15	160.00	3000.00	0.250	0.15	1.17	1.50	326.31	332.72	0.90	1.50	1.10	0.2584	0.3523	0.4541	0.9427	1.91	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	326.31	332.72	24	8	0.00068	0.00023	0.000	0.148	0.00	0.000	0.000	0.258	0.352	326.31	332.72	0.258	0.352	1.50
107	0.70	0.92	1.87	46.49	29.14	160.00	3000.00	0.212	0.15	1.17	1.50	285.31	290.38	0.90	1.50	1.10	0.2148	0.2929	0.3502	0.6356	1.87	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	285.31	290.38	22	8	0.00062	0.00023	0.000	0.143	0.00	0.000	0.000	0.215	0.293	285.31	290.38	0.215	0.293	1.50
108	3.10	0.89	8.85	45.22	36.59	160.00	3000.00	0.072	0.15	1.17	1.50	220.10	336.94	0.90	1.50	1.10	0.8617	1.1751	0.1521	1.5122	8.85	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	220.10	336.94	118	40	0.00334	0.00113	0.000	0.733	0.00	0.000	0.000	0.152	1.175	220.10	336.94	0.152	1.175	1.50
109	2.00	0.30	1.76	49.47	30.45	200.00	800.00	0.087	0.03	1.67	5.00	4.29	34.67	0.90	1.50	1.10	0.0201	0.0273	0.0065	0.0382	1.76	0.08	25.00	500	31500	12500	87.59	513.89	91.88	548.56	22	26	0.00062	0.00074	0.000	0.342	386.17	0.000	0.386	0.007	0.342	91.88	548.56	0.007	0.342	5.00
110	1.90	0.47	1.86	52.88	31.03	200.00	800.00	0.177	0.03	1.67	5.00	17.41	62.98	0.90	1.50	1.10	0.0440	0.0599	0.0343	0.1396	1.86	0.08	25.00	500	31500	12500	153.26	606.51	170.67	669.50	24	24	0.00068	0.00068	0.000	0.325	431.30	0.000	0.454	0.034	0.325	170.67	669.50	0.034	0.325	5.00
111	1.90	0.46	2.51	52.38	34.23	200.00	800.00	0.204	0.03	1.67	5.00	22.24	90.48	0.90	1.50	1.10	0.0616	0.0840	0.0503	0.2730	2.51	0.08	25.00	500	31500	12500	169.61	925.51	191.85	1015.99	32	24	0.00060	0.00068	0.000	0.344	785.41	0.000	0.827	0.050	0.344	191.85	1015.99	0.050	0.344	5.00
112	1.90	0.48	1.62	51.89	37.41	200.00	800.00	0.240	0.03	1.67	5.00	14.35	50.81	0.90	1.50	1.10	0.0426	0.0582	0.0370	0.1304	1.62	0.08	25.00	500	31500	12500	138.67	488.38	153.03	539.18	20	24	0.00057	0.00068	0.000	0.315	327.18	0.000	0.344	0.037	0.315	153.03	539.18	0.037	0.315	5.00
113	1.90	0.48	2.78	51.38	40.72	200.00	800.00	0.170	0.03	1.67	5.00	24.63	102.23	0.90	1.50	1.10	0.0632	0.0862	0.0473	0.2861	2.78	0.08	25.00	500	31500	12500	174.76	1056.16	199.39	1158.38	36	24	0.00102	0.00068	0.000	0.354	963.47	0.000	1.014	0.047	0.354	199.39	1158.38	0.047	0.354	5.00
114	2.00	0.80	2.14	36.63	31.94	160.00	3000.00	0.246	0.15	1.17	1.50	89.32	109.87	0.90	1.50	1.10	0.2503	0.3414	0.1328	0.3556	2.14	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	89.32	109.87	28	26	0.00079	0.00074	0.000	0.357	0.00	0.000	0.000	0.133	0.356	89.32	109.87	0.133	0.356	1.50
115	2.00	0.80	2.68	36.13	35.49	160.00	3000.00	0.209	0.15	1.17	1.50	111.86	139.48	0.90	1.50	1.10	0.2946	0.4017	0.1419	0.4753	2.68	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	111.86	139.48	34	26	0.00096	0.00074	0.000	0.371	0.00	0.000	0.000	0.142	0.402	111.86	139.48	0.142	0.402	1.50
116	2.00	0.80	1.70	35.65	38.81	160.00	3000.00	0.190	0.15	1.17	1.50	70.96	85.41	0.90	1.50	1.10	0.1843	0.2513	0.0865	0.1838	1.70	0.00	25.00	500	31500	12500	0.00	0.00	70.96	85.41	22	26	0.00062	0.00074	0.000	0.342	0.00	0.000	0.000	0.086	0.184	70.96	85.41	0.086	0.184	1.50

12832.30 12471.15



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q) * k$ BSC = 0,352	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,015
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,012
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,600$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,474
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,384

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,78$$

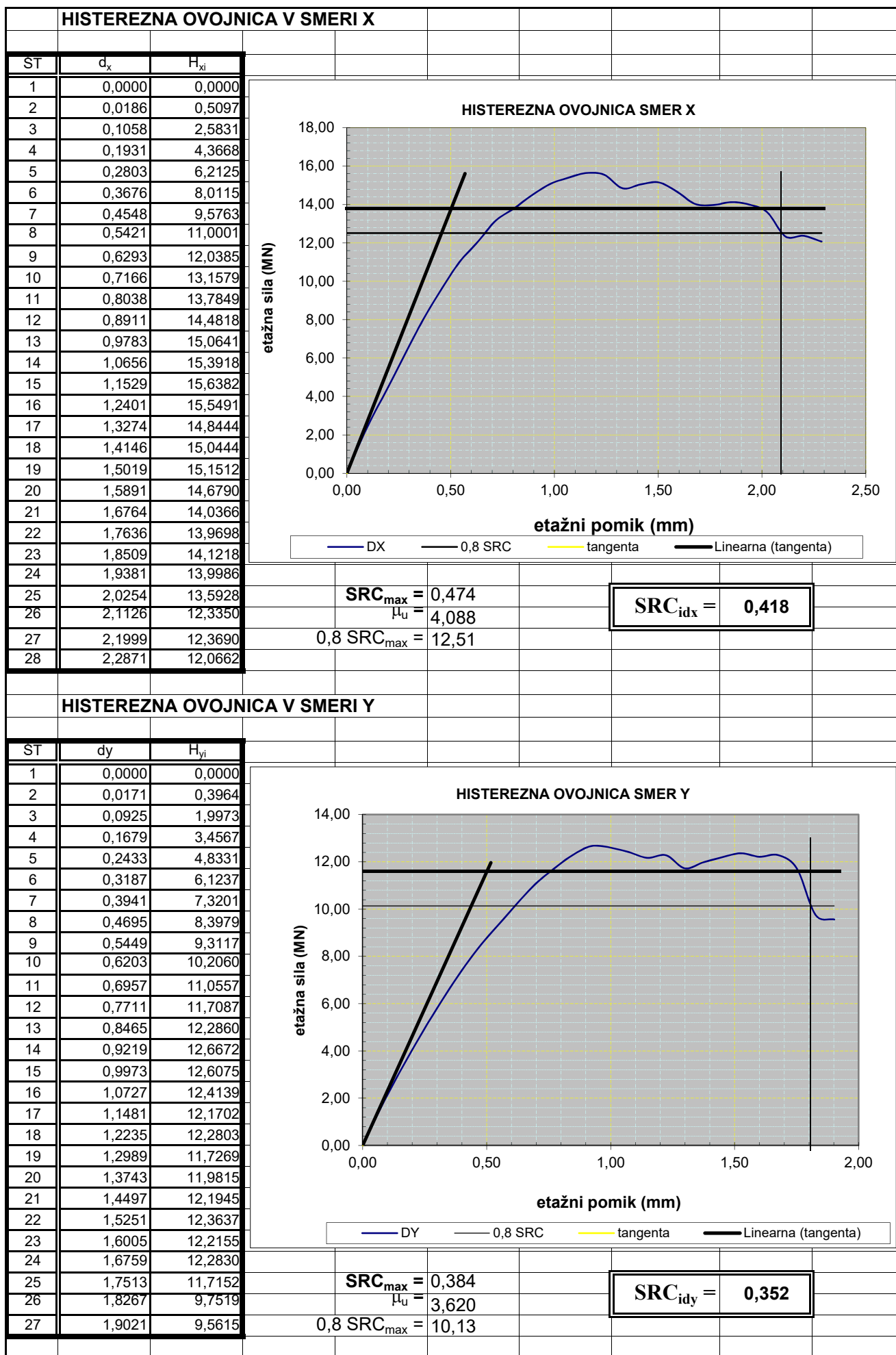
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	15,638
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	12,667

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 32,061$	$X_s = 35,596$
$Y_m = 17,577$	$Y_s = 21,341$
$e_x = -3,535$ m	
$e_y = -3,763$ m	

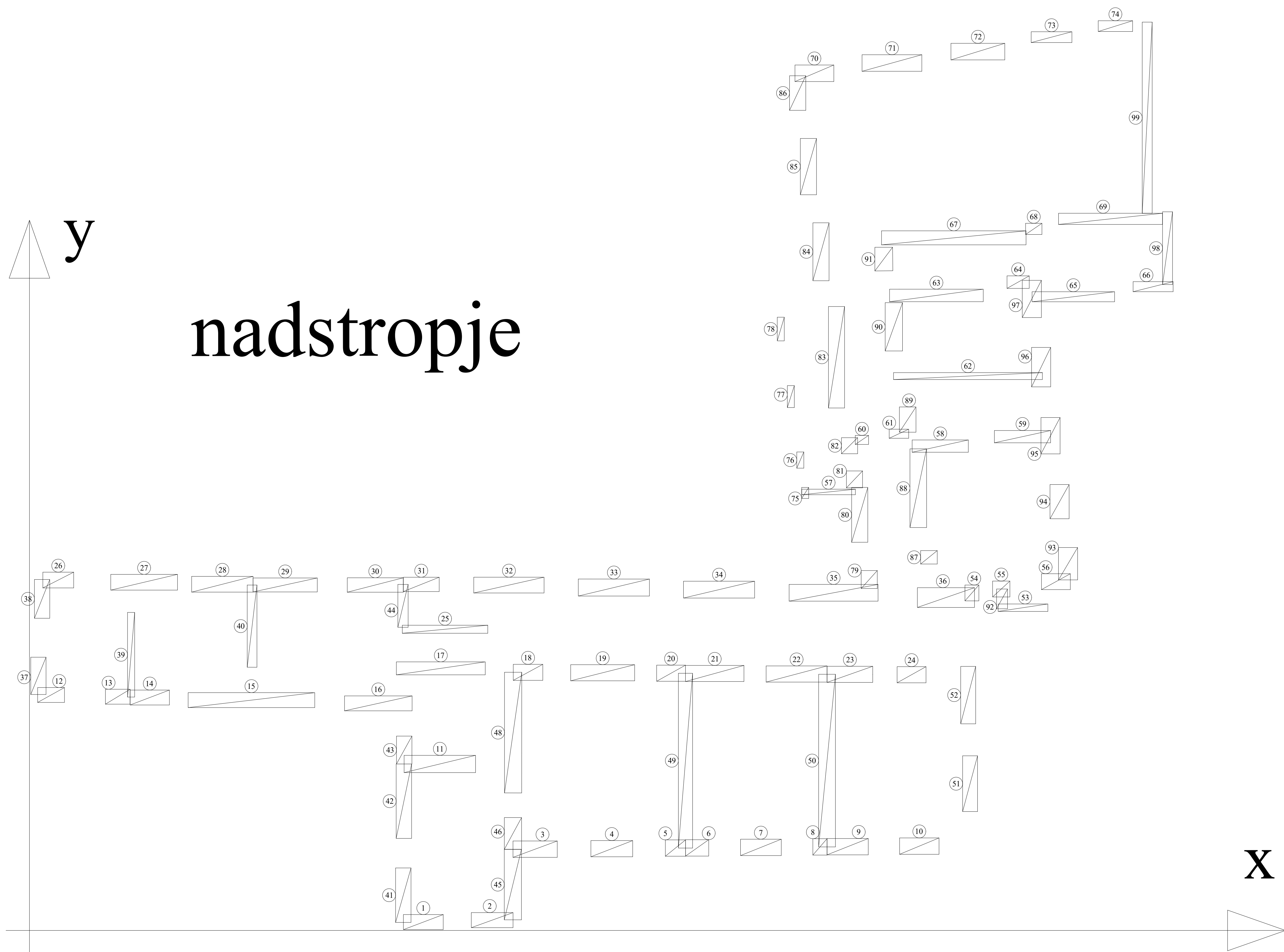
$M_{tx} = -1,92$
$M_{ty} = -1,40$
$I_x = 3445439,06$
$I_y = 5303341,54$
$w_x = -2,19E-07$
$w_y = -1,60E-07$

Koeficient potresne odpornost x smer :	0,015
Koeficient potresne odpornost y smer :	0,012
Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,0186 mm
Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,0171 mm
Prečna sila X na meji elastičnosti =	0,5097 MN
Prečna sila Y na meji elastičnosti =	0,3964 MN

SRC_{idx} = 0,418	>	BSC = 0,352	μ_{ux} = 4,09	>	μ_u = 1,780
SRC_{idy} = 0,352	>		μ_{uy} = 3,62	>	



Potresni račun za nadstropje – utrditev



						<div>GRAD-ART d.o.o.</div> <div>Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženiring tel: 01 438 19 40 fax: 01 438 19 45</div>	<div>Investitor:</div> <div>Občina Kostanjevica</div>		<div>Risba:</div> <div>Shema zidov nadstropja</div>	
Vodja projekta:		N. Remic, udig	G-	Faza:			Št. proj.:			<div>Objekt:</div> <div>Stari farovž</div>
Odg. projektant:		D. Remic, udig	G-0859							
Projektiral:				Merilo:	1 : 50	Datum:	november 2021		Št. risbe:	2

STARI FAROVŽ KOSTANJEVICA - NADSTROPJE									
Naklon strehe	26 °	=	0,454	rad	$g/\cos\alpha =$	2,07	kN/m^2		
	45 °	=	0,785	rad	$g/\cos\alpha =$	2,63	kN/m^2		
	48 °	=	0,838	rad	$g/\cos\alpha =$	2,78	kN/m^2		
Stalna obtežba streha									
Kritina Tondach + letve				0,03	x	25	kN/m^3	=	0,65 kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
izolacija				0,30	x	2	kN/m^3	=	0,60 kN/m^2
mavčno kartonske plošče				0,03	x	16	kN/m^3	=	0,40 kN/m^2
							g	=	1,86 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - AB plošča sonda SM2									
AB plošča				0,17	x	25	kN/m^3	=	4,25 kN/m^2
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	4,91 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM3									
armiran estrih				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84 kN/m^2
mineralna volna				0,08	x	2	kN/m^3	=	0,16 kN/m^2
vlaknaste lesene plošče				0,05	x	8	kN/m^3	=	0,40 kN/m^2
zračni prostor in stropniki				0,18	x	1,58	kN/m^3	=	0,28 kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	2,24 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM4									
armiran estrih				0,05	x	21	kN/m^3	=	1,05 kN/m^2
nasutje				0,06	x	21	kN/m^3	=	1,26 kN/m^2
opečni zidaki				0,06	x	16	kN/m^3	=	0,96 kN/m^2
nasutje				0,04	x	21	kN/m^3	=	0,84 kN/m^2
leseni nosilci				0,10	x	7	kN/m^3	=	0,70 kN/m^2
deske				0,02	x	7	kN/m^3	=	0,11 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	5,37 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad nadstropjem - lesen sonda SM8									
nasutje in kosi opeke				0,03	x	21	kN/m^3	=	0,63 kN/m^2
leseni nosilci				0,14	x	7	kN/m^3	=	0,98 kN/m^2
Omet na trstiki				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,21 kN/m^2
30% koristne obtežbe				0,30	x	1,5	kN/m^2	=	0,45 kN/m^2
							g	=	2,27 kN/m^2
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM1									
deske				0,03	x	7	kN/m^3	=	0,18 kN/m^2
estrih				0,08	x	21	kN/m^3	=	1,68 kN/m^2
nasutje				0,15	x	20	kN/m^3	=	3,00 kN/m^2
opečni obok				0,28	x	18	kN/m^3	=	5,04 kN/m^2
omet				0,02	x	21	kN/m^3	=	0,32 kN/m^2

1 Analiza obtežb

30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	10,66	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - obokan sonda SM5											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,19	x	20	kN/m ³	=	3,80	kN/m ²
opečni obok					0,08	x	18	kN/m ³	=	1,44	kN/m ²
omet					0,02	x	21	kN/m ³	=	0,32	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	6,22	kN/m²
Stalna obtežba - strop nad pritličjem - lesen strop sonda SM7											
deske					0,03	x	7	kN/m ³	=	0,21	kN/m ²
nasutje					0,17	x	20	kN/m ³	=	3,40	kN/m ²
plohi					0,05	x	7	kN/m ³	=	0,35	kN/m ²
30% koristne obtežbe					0,30	x	1,5	kN/m ²	=	0,45	kN/m ²
								g	=	4,41	kN/m²
specifična teža kamnitega zidu:					g =	20,00	kN/m³				
specifična teža opečnega zidu:					g =	16,00	kN/m³				
specifična teža kamnitih stebrov:					g =	25,00	kN/m³				

SHEMA ZIDOV NADSTROPJE

Zid : 1 in 2							
Streha	1,00	x	1,50	x	2,63	=	3,95 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Stena	0,70	x	1,75	x	20,00	=	24,50 kN/m
							33,81 kN/m
Zid : 3 do 10							
Streha	1,00	x	6,78	x	2,63	=	17,83 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,75	x	2,27	=	3,97 kN/m
Stena	0,76	x	1,75	x	20,00	=	26,60 kN/m
							48,41 kN/m
Zid : 11							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							41,36 kN/m
Zid : 12 do 16							
Streha			3,30	x	2,63	=	8,68 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Stena	0,92	x	1,75	x	20,00	=	32,20 kN/m
							43,83 kN/m
Zid : 17							
streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,60	x	1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m
							28,17 kN/m
Zid : 18 do 24							
Streha	1,00	x	2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,30	x	2,27	=	7,49 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							39,00 kN/m
Zid : 25							
Streha	1,00	x	1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,37	x	1,75	x	20,00	=	12,95 kN/m
							20,12 kN/m
Zid : 26 do 30							
Streha			3,30	x	2,63	=	8,68 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,30	x	2,27	=	2,95 kN/m
Stena	0,73	x	1,75	x	20,00	=	25,55 kN/m
							37,18 kN/m
Zid : 31 do 35							
Streha			4,78	x	2,63	=	12,57 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,60	x	2,27	=	3,63 kN/m
Stena	0,78	x	1,75	x	20,00	=	27,30 kN/m
							43,51 kN/m
Zid : 36							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,85	x	2,27	=	6,47 kN/m
Stena	0,92	x	1,75	x	20,00	=	32,20 kN/m
							43,93 kN/m
Zid : 37 in 38							
streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,85	x	2,27	=	4,20 kN/m
Stena	0,71	x	1,75	x	20,00	=	24,85 kN/m
							31,68 kN/m
Zid : 39							

Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Stena	0,33	x	1,75	x	16,00	=	9,24 kN/m
							16,05 kN/m
Zid : 40							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,27	=	6,81 kN/m
Stena	0,45	x	1,75	x	20,00	=	15,75 kN/m
							22,56 kN/m
Zid : 41 in 42							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena opeka	0,72	x	1,75	x	20,00	=	25,20 kN/m
							38,84 kN/m
Zid : 43							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena	0,72	x	1,75	x	20,00	=	25,20 kN/m
							38,84 kN/m
Zid : 44							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	2,27	=	4,54 kN/m
Stena	0,47	x	1,75	x	20,00	=	16,45 kN/m
							20,99 kN/m
Zid : 45							
Streha			3,20	x	2,63	=	8,42 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,30	x	2,27	=	5,22 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							41,64 kN/m
Zid : 46 do 48							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							44,97 kN/m
Zid : 49							
Streha	1,00	x	0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,27	=	9,08 kN/m
Stena	0,66	x	1,75	x	20,00	=	23,10 kN/m
							32,18 kN/m
Zid : 50							
Streha			0,00	x	2,63	=	0,00 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	5,50	x	2,27	=	12,49 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
							40,49 kN/m
Zid : 51 in 52							
Streha			3,50	x	2,63	=	9,21 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	2,27	=	7,95 kN/m
Stena	0,69	x	1,75	x	20,00	=	24,15 kN/m
							41,30 kN/m
Zid : 53							
Streha			1,00	x	2,78	=	2,78 kN/m
Strop nad nadstropjem			0,75	x	2,24	=	1,68 kN/m
Stena	0,34	x	1,75	x	16,00	=	9,52 kN/m
							13,98 kN/m

Zid : 54 do 56							
Streha			5,75	x	2,63	=	15,13 kN/m
Strop nad nadstropjem			1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,74	x	1,75	x	20,00	=	25,90 kN/m
							44,38 kN/m
Zid : 57							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,26	x	1,75	x	16,00	=	7,28 kN/m
							12,71 kN/m
Zid : 58 in 59							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,50	x	5,37	=	18,78 kN/m
Stena	0,57	x	1,75	x	20,00	=	19,95 kN/m
							43,99 kN/m
Zid : 60 in 61							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,40	x	5,37	=	7,51 kN/m
Stena opeka	0,42	x	1,75	x	16,00	=	11,76 kN/m
							21,90 kN/m
Zid : 62							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	5,37	=	16,10 kN/m
Stena	0,65	x	1,75	x	16,00	=	18,20 kN/m
							39,56 kN/m
Zid : 63 in 64							
Streha			2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,50	x	5,37	=	13,41 kN/m
Stena	0,58	x	1,75	x	20,00	=	20,30 kN/m
							38,97 kN/m
Zid : 65 in 66							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,47	x	1,75	x	16,00	=	13,16 kN/m
							26,52 kN/m
Zid : 67 do 69							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,24	=	8,96 kN/m
Stena	0,60		1,75	x	20,00	=	21,00 kN/m
							40,48 kN/m
Zid : 70 do 74							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	4,00	x	2,24	=	8,96 kN/m
Stena	0,77	x	1,75	x	20,00	=	26,95 kN/m
							46,43 kN/m
Zid : 75 do 78							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	4,91	=	4,91 kN/m
Stena	0,33	x	1,75	x	16,00	=	9,24 kN/m
							16,78 kN/m
Zid : 79 in 80							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							44,14 kN/m
Zid : 81 in 82							
Streha	1,00		2,00	x	2,63	=	5,26 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	2,00	x	5,37	=	10,73 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
							42,24 kN/m
Zid : 83 do 86							
Streha			3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m

Strop nad nadstropjem	1,00	X	2,00	x	2,24	=	4,48 kN/m
Stena	0,75	x	1,75	x	20,00	=	26,25 kN/m
38,62 kN/m							
Zid : 87 do 91							
Streha			1,00	x	2,63	=	2,63 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	4,91	=	7,37 kN/m
Stena	0,80	x	1,75	x	20,00	=	28,00 kN/m
38,00 kN/m							
Zid : 92							
Streha			1,00	x	2,07	=	2,07 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,50	x	2,24	=	3,36 kN/m
Stena	0,52	x	1,75	x	20,00	=	18,20 kN/m
23,63 kN/m							
Zid : 93 do 97							
Streha			4,00	x	2,63	=	10,52 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	1,00	x	5,37	=	5,37 kN/m
Stena	0,89	x	1,75	x	20,00	=	31,15 kN/m
47,04 kN/m							
Zid : 98 in 99							
Streha	1,00	x	3,00	x	2,63	=	7,89 kN/m
Strop nad nadstropjem	1,00	x	3,00	x	2,24	=	6,72 kN/m
Stena	0,46	x	1,75	x	16,00	=	12,88 kN/m
27,49 kN/m							

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	0,90	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,04	2,00	200,00	800,00
4	kamen	0,30	15,00	400,00	6000,00

injektiran kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
kamnit zid	$\gamma_m =$	1,20
opečni zid	$\gamma_m =$	1,20
kamen	$\gamma_m =$	1,20
nov beton	$\gamma_m =$	1,00

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,15	1,17	160,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,75	90,00	1000,00
3	opečni zid	0,03	1,67	200,00	800,00
4	kamen	0,25	12,50	400,00	6000,00
5	beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

5 PODATKI

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	σ ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	μ _i	Material	A _x (m ²)	A _y (m ²)	Izkoristek zidu
1	1,10	1,85	0,70	18,27	0,39	160,00	3000,00	0,075	0,15	1,17	1,50	1	1,30	0,00	6,40%
2	1,10	1,94	0,70	21,46	0,48	160,00	3000,00	0,074	0,15	1,17	1,50	1	1,36	0,00	6,36%
3	1,70	2,05	0,76	23,46	3,77	160,00	3000,00	0,088	0,15	1,17	1,50	1	1,56	0,00	7,56%
4	1,70	1,94	0,75	27,01	3,80	160,00	3000,00	0,115	0,15	1,17	1,50	1	1,46	0,00	9,90%
5	1,70	0,94	0,76	29,96	3,92	160,00	3000,00	0,117	0,15	1,17	1,50	1	0,71	0,00	10,05%
6	1,70	1,08	0,76	30,97	3,83	160,00	3000,00	0,107	0,15	1,17	1,50	1	0,82	0,00	9,20%
7	1,70	1,89	0,76	33,93	3,85	160,00	3000,00	0,113	0,15	1,17	1,50	1	1,44	0,00	9,71%
8	1,70	0,66	0,76	36,67	3,88	160,00	3000,00	0,134	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,50	11,50%
9	1,70	1,91	0,76	37,95	3,89	160,00	3000,00	0,088	0,15	1,17	1,50	1	1,45	0,00	7,55%
10	1,70	1,83	0,76	41,28	3,91	160,00	3000,00	0,151	0,15	1,17	1,50	1	1,39	0,00	12,95%
11	3,50	3,31	0,80	19,04	7,72	160,00	3000,00	0,062	0,15	1,17	1,50	1	2,65	0,00	5,36%
12	0,80	1,25	0,69	1,00	10,92	160,00	3000,00	0,112	0,15	1,17	1,50	1	0,86	0,00	9,58%
13	0,80	1,15	0,70	4,10	10,84	160,00	3000,00	0,114	0,15	1,17	1,50	1	0,81	0,00	9,80%
14	0,80	1,82	0,69	5,58	10,81	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	1	1,26	0,00	6,76%
15	3,50	5,87	0,69	10,30	10,69	160,00	3000,00	0,076	0,15	1,17	1,50	1	4,05	0,00	6,49%
16	3,50	3,13	0,69	16,18	10,54	160,00	3000,00	0,078	0,15	1,17	1,50	1	2,16	0,00	6,66%
17	3,50	4,12	0,60	19,08	12,16	160,00	3000,00	0,054	0,15	1,17	1,50	1	2,47	0,00	4,66%
18	2,00	1,37	0,74	23,13	11,97	160,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	1	1,01	0,00	8,80%
19	2,00	2,97	0,75	26,59	11,96	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	1	2,23	0,00	6,18%
20	2,00	1,34	0,75	29,76	11,94	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	1	1,01	0,00	6,15%
21	2,00	2,71	0,75	31,79	11,92	160,00	3000,00	0,062	0,15	1,17	1,50	1	2,03	0,00	5,31%
22	2,00	2,83	0,75	35,58	11,90	160,00	3000,00	0,061	0,15	1,17	1,50	1	2,12	0,00	5,26%
23	2,00	2,12	0,75	38,05	11,88	160,00	3000,00	0,066	0,15	1,17	1,50	1	1,59	0,00	5,66%
24	0,80	1,34	0,75	40,92	11,86	160,00	3000,00	0,105	0,15	1,17	1,50	1	1,01	0,00	9,01%
25	3,50	3,97	0,37	19,28	13,98	200,00	800,00	0,054	0,03	1,67	5,00	3	1,47	0,00	3,26%
26	0,80	1,43	0,73	1,34	16,26	160,00	3000,00	0,082	0,15	1,17	1,50	1	1,04	0,00	6,99%
27	3,50	3,08	0,73	5,32	16,16	160,00	3000,00	0,071	0,15	1,17	1,50	1	2,25	0,00	6,08%
28	3,50	2,85	0,73	8,95	16,06	160,00	3000,00	0,056	0,15	1,17	1,50	1	2,08	0,00	4,79%
29	3,50	2,98	0,65	11,86	16,03	160,00	3000,00	0,071	0,15	1,17	1,50	1	1,94	0,00	6,12%
30	3,50	2,60	0,67	16,04	16,03	160,00	3000,00	0,070	0,15	1,17	1,50	1	1,74	0,00	6,04%
31	1,70	1,67	0,67	18,17	16,06	160,00	3000,00	0,096	0,15	1,17	1,50	1	1,12	0,00	8,23%
32	1,70	3,26	0,73	22,24	16,02	160,00	3000,00	0,089	0,15	1,17	1,50	1	2,38	0,00	7,60%
33	1,70	3,30	0,79	27,11	15,91	160,00	3000,00	0,081	0,15	1,17	1,50	1	2,61	0,00	6,98%
34	1,70	3,30	0,78	31,99	15,81	160,00	3000,00	0,083	0,15	1,17	1,50	1	2,57	0,00	7,08%
35	1,70	4,13	0,78	37,30	15,67	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	1	3,22	0,00	6,75%
36	2,00	2,65	0,92	42,51	15,45	160,00	3000,00	0,064	0,15	1,17	1,50	1	2,44	0,00	5,50%
37	2,50	0,71	1,73	0,41	11,81	160,00	3000,00	0,069	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,23	5,88%
38	2,50	0,71	1,80	0,59	15,38	160,00	3000,00	0,067	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,28	5,74%
39	3,50	0,33	3,92	4,71	12,79	200,00	800,00	0,055	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,29	3,31%
40	3,50	0,45	3,81	10,33	14,12	160,00	3000,00	0,058	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,71	5,01%
41	1,10	0,72	2,53	17,33	1,64	160,00	3000,00	0,068	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,82	5,87%
42	3,50	0,72	3,45	17,37	6,00	160,00	3000,00	0,065	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,48	5,55%
43	1,35	0,72	1,29	17,38	8,37	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,93	6,74%
44	3,50	0,47	1,99	17,33	15,06	160,00	3000,00	0,047	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,94	4,00%
45	3,50	0,80	3,27	22,42	2,22	160,00	3000,00	0,053	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,62	4,50%
46	2,00	0,80	1,47	22,43	4,50	160,00	3000,00	0,078	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,18	6,72%
47	3,50	0,80	5,60	22,43	9,18	160,00	3000,00	0,062	0,15	1,17	1,50	1	0,00	4,48	5,30%
48	3,50	0,66	8,11	30,43	7,88	160,00	3000,00	0,049	0,15	1,17	1,50	1	0,00	5,35	4,18%
49	3,50	0,80	8,01	37,00	7,88	160,00	3000,00	0,051	0,15	1,17	1,50	1	0,00	6,41	4,34%
50	1,70	0,69	2,59	43,63	6,81	160,00	3000,00	0,123	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,79	10,54%
51	1,70	0,69	2,67	43,54	10,92	160,00	3000,00	0,104	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,84	8,94%
52	3,50	2,30	0,34	46,09	14,98	160,00	3000,00	0,041	0,15	1,17	1,50	1	0,78	0,00	3,52%
53	2,00	0,65	0,74	43,72	15,66	200,00	800,00	0,089	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,48	5,32%
54	2,00	0,80	0,74	45,08	15,84	160,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,50	1	0,59	0,00	11,89%
55	2,00	1,34	0,74	47,61	16,18	160,00	3000,00	0,093	0,15	1,17	1,50	1	0,99	0,00	7,98%
56	3,50	2,49	0,26	37,07	20,35	160,00	3000,00	0,055	0,15	1,17	1,50	1	0,65	0,00	4,68%
57	3,50	2,61	0,57	42,25	22,47	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	5,00	3	1,49	0,00	5,69%
58	2,00	2,60	0,57	46,06	22,91	160,00	3000,00	0,095	0,15	1,17	1,50	1	1,48	0,00	8,17%
59	2,00	0,61	0,42	38,61	22,76	160,00	3000,00	0,094	0,15	1,17	1,50	1	0,26	0,00	8,06%
60	2,00	0,91	0,42	40,33	23,05	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	1	0,38	0,00	6,78%
61	3,50	6,90	0,32	43,53	25,72	160,00	3000,00	0,124	0,15	1,17	1,50	1	2,21	0,00	10,60%
62	3,50	4,35	0,58	42,07	29,46	200,00	800,00	0,076	0,03	1,67	5,00	3	2,52	0,00	4,54%
63	2,00	1,03	0,58	45,86	30,08	160,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	1	0,60	0,00	8,84%
64	3,50	3,83	0,47	48,42	29,40	160,00	3000,00	0,063	0,15	1,17	1,50	1	1,80	0,00	5,37%
65	1,25	1,86	0,47	52,12	29,87	200,00	800,00	0,069	0,03	1,67	5,00	3	0,87	0,00	4,17%
66	3,50	6,70	0,65	42,87	32,13	200,00	800,00	0,062	0,03	1,67	5,00	3	4,36	0,00	3,74%
67	2,00	0,75	0,52	46,58	32,55	160,00	3000,00	0,119	0,15	1,17	1,50	1	0,39	0,00	10,23%
68	3,50	4,82	0,52	50,14	33,02	160,00	3000,00	0,084	0,15	1,17	1,50	1	2,51	0,00	7,21%
69	1,40	1,80	0,77	36,41	39,77	160,00	3000,00	0,082	0,15	1,17	1,50	1	1,39	0,00	7,03%
70	1,40	2,77	0,77	40,00	40,25	160,00	3000,00	0,089	0,15	1,17	1,50	1	2,13	0,00	7,65%
71	1,40	2,50	0,77	43,99	40,77	160,00	3000,00	0,092	0,15	1,17	1,50	1	1,93	0,00	7,86%
72	1,40	1,89	0,50	47,41	41,45	160,00	3000,00	0,153	0,15	1,17	1,50	1	0,95	0,00	13,10%
73	1,40	1,60	0,51	50,37	41,96	200,00	800,00	0,125	0,03	1,67	5,00	3	0,82	0,00	7,51%
74	2,00	0,33	0,51	35,98	20,30	200,00	800,00	0,096	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,17	5,74%
75	2,00	0,33	0,75	35,75	21,82	200,00	800,00	0,151	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,25	9,03%
76	3,50	0,33	1,02	35,32	24,77	200,00	800,00	0,155	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,34	9,27%
77	3,50	0,33	1,10	34,85	27,90	200,00	800,00	0,097	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,36	5,82%
78	1,60	0,75	0,83	38,95	16,28	200,00	800,00	0,106	0,03	1,67	5,00	3	0,00	0,62	6,38%
79	3,50	0,75	2,55	38,51	19,28	160,00	3000,00	0,074	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,91	6,33%
80	2,10	0,75	0,78	38,27	20,93	160,00	3000,00	0,085	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,59	7,30%
81															

5 PODATKI

89	3,50	0,80	2,24	40,09	28,01	160,00	3000,00	0,075	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,79	6,40%
90	2,10	0,82	1,10	39,63	31,15	160,00	3000,00	0,107	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,90	9,21%
91	3,50	0,52	0,92	45,11	15,38	160,00	3000,00	0,049	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,48	4,23%
92	1,60	0,87	1,50	48,17	17,02	200,00	800,00	0,078	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,31	4,67%
93	1,60	0,89	1,59	47,78	19,89	160,00	3000,00	0,098	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,42	8,43%
94	1,60	0,89	1,69	47,36	22,95	160,00	3000,00	0,097	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,50	8,31%
95	1,60	0,89	1,83	46,93	26,14	160,00	3000,00	0,093	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,63	8,00%
96	1,60	0,89	1,73	46,49	29,30	160,00	3000,00	0,074	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,54	6,34%
97	3,50	0,46	3,38	52,79	31,66	200,00	800,00	0,060	0,03	1,67	5,00	3	0,00	1,55	3,59%
98	3,50	0,46	8,87	51,85	37,71	200,00	800,00	0,060	0,03	1,67	5,00	3	0,00	4,08	3,59%
						Površina zidov v X smeri =		11,10	%				91,15	69,18	
						Površina zidov v Y smeri =		8,42	%						

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_1 * 2,5)/q) * k$ $BSC = 0,352$	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X: 0,104	
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y: 0,071	
Faktor obnašanja konstrukcije	$q = 1,600$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri: 0,655	
Faktor pomembnosti objekta	$g_1 = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri: 0,517	
			SRC _{idx} = 0,596	
			SRC _{idy} = 0,479	

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,78$$

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri: 8,139

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri: 6,420

Nosilnosti zidov na meji elastičnosti etaže in etažna prečna sila

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	G (MPa)	E (MPa)	σ ₀	f _t (MPa)	f _c (MPa)	μ _i	K _{axi}	K _{yxi}	C _r	b _x	b _y	H _{uxxi}	H _{uyxi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}	H _{uABx}	H _{uABy}	d _{axi} (mm)	d _{yxi} (mm)	F _{axi}	F _{yxi}	si*Ai*xi	si*Ai
1	1,10	1,85	0,70	18,27	0,39	160,00	3000,00	0,075	0,15	1,17	1,50	154,54	141,45	0,90	1,10	1,50	0,1945	0,1426	0,1522	0,0576	0,1522	0,0576	0,9850	0,4072	0,0172	0,0110	1,766	0,097
2	1,10	1,94	0,70	21,46	0,48	160,00	3000,00	0,074	0,15	1,17	1,50	162,29	148,33	0,90	1,10	1,50	0,2038	0,1494	0,1664	0,0600	0,1664	0,0600	1,0253	0,4048	0,0181	0,0112	2,162	0,101
3	1,70	2,05	0,76	23,46	3,77	160,00	3000,00	0,088	0,15	1,17	1,50	118,57	99,97	0,90	1,10	1,50	0,2410	0,1767	0,1532	0,0568	0,1532	0,0568	1,2924	0,5683	0,0129	0,0075	3,224	0,137
4	1,70	1,94	0,75	27,01	3,80	160,00	3000,00	0,115	0,15	1,17	1,50	110,35	92,90	0,90	1,10	1,50	0,2375	0,1742	0,1727	0,0668	0,1727	0,0668	1,5652	0,7187	0,0120	0,0068	4,537	0,168
5	1,70	0,94	0,76	29,96	3,92	160,00	3000,00	0,117	0,15	1,17	1,50	48,92	45,84	0,90	1,10	1,50	0,1170	0,0858	0,0417	0,0337	0,0417	0,0337	0,8514	0,7347	0,0053	0,0033	2,509	0,084
6	1,70	1,08	0,76	30,97	3,83	160,00	3000,00	0,107	0,15	1,17	1,50	57,99	52,67	0,90	1,10	1,50	0,1319	0,0968	0,0508	0,0358	0,0508	0,0358	0,8764	0,6791	0,0063	0,0037	2,728	0,088
7	1,70	1,89	0,76	33,93	3,85	160,00	3000,00	0,113	0,15	1,17	1,50	108,75	92,16	0,90	1,10	1,50	0,2335	0,1713	0,1633	0,0657	0,1633	0,0657	1,5014	0,7124	0,0118	0,0064	5,518	0,163
8	1,70	0,66	0,76	36,67	3,88	160,00	3000,00	0,134	0,15	1,17	1,50	30,38	32,18	0,90	1,50	1,10	0,0621	0,0847	0,0231	0,0266	0,0231	0,0266	0,7609	0,8272	0,0033	0,0022	2,467	0,067
9	1,70	1,91	0,76	37,95	3,89	160,00	3000,00	0,088	0,15	1,17	1,50	109,98	93,14	0,90	1,10	1,50	0,2244	0,1646	0,1327	0,0528	0,1327	0,0528	1,2070	0,5671	0,0119	0,0063	4,850	0,128
10	1,70	1,83	0,76	41,28	3,91	160,00	3000,00	0,151	0,15	1,17	1,50	105,05	89,24	0,90	1,10	1,50	0,2418	0,1773	0,1969	0,0818	0,1969	0,0818	1,8740	0,9162	0,0114	0,0058	8,671	0,210
11	3,50	3,31	0,80	19,04	7,72	160,00	3000,00	0,062	0,15	1,17	1,50	96,10	54,51	0,90	1,10	1,50	0,3868	0,2836	0,1481	0,0358	0,1481	0,0358	1,5409	0,6566	0,0101	0,0042	3,149	0,165
12	0,80	1,25	0,69	1,00	10,92	160,00	3000,00	0,112	0,15	1,17	1,50	141,18	135,65	0,90	1,10	1,50	0,1398	0,1026	0,1362	0,0752	0,1362	0,0752	0,9650	0,5544	0,0144	0,0117	0,096	0,096
13	0,80	1,15	0,70	4,10	10,84	160,00	3000,00	0,114	0,15	1,17	1,50	131,34	126,81	0,90	1,10	1,50	0,1312	0,0962	0,1193	0,0726	0,1193	0,0726	0,9087	0,5729	0,0134	0,0108	0,377	0,092
14	0,80	1,82	0,69	5,58	10,81	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	207,52	197,50	0,90	1,10	1,50	0,1904	0,1396	0,2101	0,0797	0,1904	0,0797	0,9174	0,4033	0,0212	0,0166	0,553	0,099
15	3,50	5,87	0,69	10,30	10,69	160,00	3000,00	0,076	0,15	1,17	1,50	151,90	71,98	0,90	1,10	1,50	0,6098	0,4472	0,4812	0,0566	0,4812	0,0566	3,1677	0,7857	0,0155	0,0059	3,159	0,307
16	3,50	3,13	0,69	16,18	10,54	160,00	3000,00	0,078	0,15	1,17	1,50	77,94	38,38	0,90	1,10	1,50	0,3266	0,2395	0,1401	0,0309	0,1401	0,0309	1,7978	0,8048	0,0080	0,0030	2,716	0,168
17	3,50	4,12	0,60	19,08	12,16	160,00	3000,00	0,054	0,15	1,17	1,50	91,24	37,48	0,90	1,10	1,50	0,3541	0,2597	0,1508	0,0220	0,1508	0,0220	1,6528	0,5859	0,0092	0,0029	2,564	0,134
18	2,00	1,37	0,74	23,13	11,97	160,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	61,74	51,02	0,90	1,10	1,50	0,1615	0,1184	0,0651	0,0351	0,0651	0,0351	1,0537	0,6887	0,0062	0,0038	2,408	0,104
19	2,00	2,97	0,75	26,59	11,96	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	145,57	112,84	0,90	1,10	1,50	0,3327	0,2440	0,2239	0,0565	0,2239	0,0565	1,5379	0,5010	0,0147	0,0083	4,272	0,161
20	2,00	1,34	0,75	29,76	11,94	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	60,96	50,91	0,90	1,10	1,50	0,1500	0,1100	0,0454	0,0254	0,0454	0,0254	0,7442	0,4988	0,0062	0,0036	2,147	0,072
21	2,00	2,71	0,75	31,79	11,92	160,00	3000,00	0,062	0,15	1,17	1,50	132,30	102,96	0,90	1,10	1,50	0,2965	0,2175	0,1616	0,0447	0,1616	0,0447	1,2217	0,4345	0,0134	0,0073	4,004	0,126
22	2,00	2,83	0,75	35,58	11,90	160,00	3000,00	0,061	0,15	1,17	1,50	138,43	107,52	0,90	1,10	1,50	0,3092	0,2268	0,1746	0,0463	0,1746	0,0463	1,2615	0,4304	0,0140	0,0074	4,635	0,130
23	2,00	2,12	0,75	38,05	11,88	160,00	3000,00	0,066	0,15	1,17	1,50	101,97	80,54	0,90	1,10	1,50	0,2342	0,1717	0,1049	0,0371	0,1049	0,0371	1,0290	0,4608	0,0103	0,0054	3,992	0,105
24	0,80	1,34	0,75	40,92	11,86	160,00	3000,00	0,105	0,15	1,17	1,50	164,89	159,44	0,90	1,10	1,50	0,1609	0,1180	0,1611	0,0902	0,1609	0,0902	0,9756	0,5655	0,0167	0,0105	4,325	0,106
25	3,50	3,97	0,37	19,28	13,98	200,00	800,00	0,054	0,03	1,67	5,00	812,17	73,64	0,90	1,10	1,50	0,0650	0,0477	0,0876	0,0082	0,0876	0,0082	0,7841	0,1109	0,0807	0,0057	1,540	0,080
26	0,80	1,43	0,73	1,34	16,26	160,00	3000,00	0,082	0,15	1,17	1,50	171,60	165,17	0,90	1,10	1,50	0,1592	0,1167	0,1416	0,0723	0,1416	0,0723	0,8249	0,4375	0,0167	0,0143	0,114	0,085
27	3,50	3,08	0,73	5,32	16,16	160,00	3000,00	0,071	0,15	1,17	1,50	81,00	42,37	0,90	1,10	1,50	0,3349	0,2456	0,1318	0,0312	0,1318	0,0312	1,6275	0,7375	0,0079	0,0036	0,848	0,160
28	3,50	2,85	0,73	8,95	16,06	160,00	3000,00	0,056	0,15	1,17	1,50	74,28	39,20	0,90	1,10	1,50	0,2992	0,2194	0,0902	0,0231	0,0902	0,0231	1,2146	0,5895	0,0072	0,0032	1,041	0,116
29	3,50	2,98	0,65	11,86	16,03	160,00	3000,00	0,071	0,15	1,17	1,50	69,53	32,24	0,90	1,10	1,50	0,2888	0,2118	0,1106	0,0241	0,1106	0,0241	1,5901	0,7479	0,0068	0,0026	1,640	0,138
30	3,50	2,60	0,67	16,04	16,03	160,00	3000,00	0,070	0,15	1,17	1,50	61,42	29,99	0,90	1,10	1,50	0,2592	0,1901	0,0856	0,0221	0,0856	0,0221	1,3945	0,7359	0,0060	0,0024	1,968	0,123
31	1,70	1,67	0,67	18,17	16,06	160,00	3000,00	0,096	0,15	1,17	1,50	83,89	68,23	0,90	1,10	1,50	0,1759	0,1290	0,0969	0,0389	0,0969	0,0389	1,1547	0,5696	0,0082	0,0053	1,953	0,107
32	1,70	3,26	0,73	22,24	16,02	160,00	3000,00	0,089	0,15	1,17	1,50	184,42	150,40	0,90	1,10	1,50	0,3684	0,2702	0,3739	0,0837	0,3684	0,0837	1,9976	0,5566	0,0180	0,0113	4,692	0,211
33	1,70	3,30	0,79	27,11	15,91	160,00	3000,00	0,081	0,15	1,17	1,50	202,09	169,57	0,90	1,10	1,50	0,3974	0,2914	0,3834	0,0918	0,3834	0,0918	1,8970	0,5412	0,0197	0,0124	5,755	0,212
34	1,70	3,30	0,78	31,99	15,81	160,00	3000,00	0,083	0,15	1,17	1,50	199,53	166,69	0,90	1,10	1,50	0,3934	0,2885	0,3837	0,0907	0,3837	0,0907	1,9231	0,5441	0,0195	0,0117	6,805	0,213
35	1,70	4,13	0,78	37,30	15,67	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	250,77	208,62	0,90	1,10	1,50	0,4882	0,3580	0,5746	0,1085	0,4882	0,1085	1,9468	0,5202	0,0245	0,0141	9,460	0,254
36	2,00	2,65	0,92	42,51	15,45	160,00	3000,00	0,064	0,15	1,17	1,50	158,52	134,32	0,90	1,10	1,50	0,3575	0,2622	0,1958	0,0680	0,1958	0,0680	1,2353	0,5061	0,0155	0,0087	6,648	0,156
37	2,50	0,7																										

6 POTRESNA ANALIZA

54	2,00	0,80	0,74	45,08	15,84	160,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,50	30,89	29,79	0,90	1,10	1,50	0,1008	0,0739	0,0289	0,0268	0,0289	0,0268	0,9369	0,8985	0,0030	0,0019	3,701	0,082
55	2,00	1,34	0,74	47,61	16,18	160,00	3000,00	0,093	0,15	1,17	1,50	60,15	49,91	0,90	1,10	1,50	0,1549	0,1136	0,0569	0,0314	0,0569	0,0314	0,9462	0,6298	0,0059	0,0031	4,395	0,092
56	3,50	2,49	0,26	37,07	20,35	160,00	3000,00	0,055	0,15	1,17	1,50	22,67	2,72	0,90	1,10	1,50	0,0928	0,0680	0,0240	0,0025	0,0240	0,0025	1,0568	0,9184	0,0021	0,0002	1,309	0,035
57	3,50	2,61	0,57	42,25	22,47	200,00	800,00	0,095	0,03	1,67	5,00	51,54	8,00	0,90	1,10	1,50	0,0796	0,0584	0,0993	0,0217	0,0993	0,0217	1,9268	2,7106	0,0047	0,0005	5,965	0,141
58	2,00	2,60	0,57	46,06	22,91	160,00	3000,00	0,095	0,15	1,17	1,50	96,27	63,86	0,90	1,10	1,50	0,2326	0,1706	0,1686	0,0370	0,1686	0,0370	1,7511	0,5787	0,0088	0,0040	6,504	0,141
59	2,00	0,61	0,42	38,61	22,76	160,00	3000,00	0,094	0,15	1,17	1,50	11,56	8,51	0,90	1,10	1,50	0,0401	0,0294	0,0068	0,0047	0,0068	0,0047	0,5845	0,5468	0,0011	0,0006	0,930	0,024
60	2,00	0,91	0,42	40,33	23,05	160,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,50	20,98	12,69	0,90	1,10	1,50	0,0580	0,0425	0,0128	0,0059	0,0128	0,0059	0,6111	0,4662	0,0019	0,0008	1,219	0,030
61	3,50	6,90	0,32	43,53	25,72	160,00	3000,00	0,124	0,15	1,17	1,50	83,16	13,32	0,90	1,10	1,50	0,3660	0,2684	0,4811	0,0223	0,4811	0,0223	5,7846	1,6754	0,0074	0,0009	11,881	0,273
62	3,50	4,35	0,58	42,07	29,46	200,00	800,00	0,076	0,03	1,67	5,00	958,95	127,74	0,90	1,10	1,50	0,1244	0,0913	0,2266	0,0302	0,6515	0,0302	0,6794	0,2365	0,0822	0,0083	8,034	0,191
63	2,00	1,03	0,58	45,86	30,08	160,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	34,11	26,06	0,90	1,10	1,50	0,0952	0,0698	0,0289	0,0163	0,0289	0,0163	0,8476	0,6248	0,0029	0,0016	2,824	0,062
64	3,50	3,83	0,47	48,42	29,40	160,00	3000,00	0,063	0,15	1,17	1,50	66,12	19,79	0,90	1,10	1,50	0,2630	0,1929	0,1167	0,0143	0,1167	0,0143	1,7652	0,7236	0,0057	0,0012	5,457	0,113
65	1,25	1,86	0,47	52,12	29,87	200,00	800,00	0,069	0,03	1,67	5,00	1185,40	319,74	0,90	1,10	1,50	0,0419	0,0307	0,0866	0,0219	0,2360	0,0219	0,1991	0,0684	0,1011	0,0191	3,165	0,061
66	3,50	6,70	0,65	42,87	32,13	200,00	800,00	0,062	0,03	1,67	5,00	1659,42	171,41	0,90	1,10	1,50	0,2012	0,1475	0,4998	0,0485	0,7253	0,0485	0,4371	0,2829	0,1383	0,0111	11,628	0,271
67	2,00	0,75	0,52	46,58	32,55	160,00	3000,00	0,119	0,15	1,17	1,50	19,76	15,69	0,90	1,10	1,50	0,0641	0,0470	0,0157	0,0109	0,0157	0,0109	0,7932	0,6926	0,0016	0,0010	2,168	0,047
68	3,50	4,82	0,52	50,14	33,02	160,00	3000,00	0,084	0,15	1,17	1,50	93,30	31,69	0,90	1,10	1,50	0,3843	0,2818	0,2695	0,0291	0,2695	0,0291	2,8885	0,9176	0,0077	0,0019	10,575	0,211
69	1,40	1,80	0,77	36,41	39,77	160,00	3000,00	0,082	0,15	1,17	1,50	128,54	115,09	0,90	1,10	1,50	0,2116	0,1552	0,1360	0,0582	0,1360	0,0582	1,0577	0,5054	0,0098	0,0078	4,142	0,114
70	1,40	2,77	0,77	40,00	40,25	160,00	3000,00	0,089	0,15	1,17	1,50	9,51	1,29	0,90	1,10	1,50	0,3306	0,2424	0,3478	0,0967	0,0348	0,0097	3,6562	7,4691	0,0007	0,0001	7,614	0,190
71	1,40	2,50	0,77	43,99	40,77	160,00	3000,00	0,092	0,15	1,17	1,50	180,81	159,85	0,90	1,10	1,50	0,2999	0,2199	0,2903	0,0894	0,2903	0,0894	1,6056	0,5594	0,0137	0,0102	7,762	0,176
72	1,40	1,89	0,50	47,41	41,45	160,00	3000,00	0,153	0,15	1,17	1,50	87,86	66,74	0,90	1,10	1,50	0,1208	0,1694	0,1648	0,0448	0,1694	0,0448	1,9282	0,6715	0,0066	0,0042	6,845	0,144
73	1,40	1,60	0,51	50,37	41,96	200,00	800,00	0,125	0,03	1,67	5,00	843,75	280,04	0,90	1,10	1,50	0,0485	0,0356	0,1080	0,0344	0,2483	0,0344	0,2943	0,1229	0,0630	0,0170	5,145	0,102
74	2,00	0,33	0,51	35,98	20,30	200,00	800,00	0,096	0,03	1,67	5,00	24,22	38,26	0,90	1,50	1,10	0,0066	0,0090	0,0025	0,0039	0,0025	0,0324	0,1035	0,8476	0,0023	0,0026	0,580	0,016
75	2,00	0,33	0,75	35,75	21,82	200,00	800,00	0,151	0,03	1,67	5,00	43,41	101,55	0,90	1,50	1,10	0,0116	0,0159	0,0056	0,0127	0,0056	0,0701	0,1288	0,6905	0,0040	0,0069	1,332	0,037
76	3,50	0,33	1,02	35,32	24,77	200,00	800,00	0,155	0,03	1,67	5,00	16,71	54,27	0,90	1,50	1,10	0,0160	0,0218	0,0044	0,0138	0,0044	0,0741	0,2663	1,3657	0,0015	0,0037	1,837	0,052
77	3,50	0,33	1,10	34,85	27,90	200,00	800,00	0,097	0,03	1,67	5,00	18,78	65,80	0,90	1,50	1,10	0,0144	0,0196	0,0031	0,0104	0,0031	0,0862	0,1666	1,3101	0,0016	0,0045	1,228	0,035
78	1,60	0,75	0,83	38,95	16,28	200,00	800,00	0,106	0,03	1,67	5,00	208,54	230,50	0,90	1,50	1,10	0,0255	0,0348	0,0291	0,0322	0,0255	0,1074	0,1222	0,4657	0,0203	0,0154	2,579	0,066
79	3,50	0,75	2,55	38,51	19,28	160,00	3000,00	0,074	0,15	1,17	1,50	37,02	67,23	0,90	1,50	1,10	0,2103	0,2867	0,0283	0,0964	0,0283	0,0964	0,7657	1,4337	0,0035	0,0045	5,439	0,141
80	2,10	0,75	0,78	38,27	20,93	160,00	3000,00	0,085	0,15	1,17	1,50	27,55	28,09	0,90	1,50	1,10	0,0659	0,0899	0,0165	0,0172	0,0165	0,0172	0,5991	0,6109	0,0026	0,0019	1,907	0,050
81	2,10	0,75	0,75	38,04	22,49	160,00	3000,00	0,137	0,15	1,17	1,50	26,49	26,49	0,90	1,10	1,10	0,0956	0,0956	0,0244	0,0244	0,0244	0,0244	0,9196	0,9196	0,0024	0,0018	2,940	0,077
82	3,50	0,75	4,70	37,43	26,59	160,00	3000,00	0,066	0,15	1,17	1,50	68,24	131,06	0,90	1,50	1,10	0,3805	0,5188	0,0469	0,2936	0,0469	0,2936	0,6867	2,2405	0,0060	0,0088	8,674	0,232
83	3,50	0,75	2,69	36,71	31,49	160,00	3000,00	0,075	0,15	1,17	1,50	39,06	71,48	0,90	1,50	1,10	0,2225	0,3034	0,0304	0,1091	0,0304	0,1091	0,7790	1,5267	0,0033	0,0048	5,572	0,152
84	3,50	0,75	2,61	36,13	35,44	160,00	3000,00	0,077	0,15	1,17	1,50	37,89	69,05	0,90	1,50	1,10	0,2168	0,2956	0,0302	0,1052	0,0302	0,1052	0,7974	1,5229	0,0030	0,0047	5,456	0,151
85	1,40	0,75	1,60	35,63	38,85	160,00	3000,00	0,072	0,15	1,17	1,50	98,96	110,52	0,90	1,50	1,10	0,1315	0,1793	0,0437	0,0931	0,0437	0,0931	0,4412	0,8428	0,0077	0,0076	3,096	0,087
86	1,90	0,77	0,62	41,72	17,31	160,00	3000,00	0,135	0,15	1,17	1,50	26,37	23,64	0,90	1,10	1,50	0,0808	0,0593	0,0231	0,0186	0,0231	0,0186	0,8777	0,7883	0,0025	0,0015	2,695	0,065
87	3,50	0,77	3,65	41,23	20,52	160,00	3000,00	0,057	0,15	1,17	1,50	55,82	102,86	0,90	1,50	1,10	0,2968	0,4047	0,0332	0,1576	0,0332	0,1576	0,5957	1,5322	0,0052	0,0067	6,548	0,159
88	2,10	0,77	1,17	40,74	23,70	160,00	3000,00	0,076	0,15	1,17	1,50	42,99	50,04	0,90	1,50	1,10	0,0995	0,1357	0,0234	0,0356	0,0234	0,0356	0,5454	0,7120	0,0039	0,0033	2,786	0,068
89	3,50	0,80	2,24	40,09	28,01	160,00	3000,00	0,075	0,15	1,17	1,50	36,89	61,58	0,90	1,50	1,10	0,1974	0,2691	0,0286	0,0801	0,0286	0,0801	0,7757	1,3010	0,0032	0,0041	5,362	0,134
90	2,10	0,82	1,10	39,63	31,15	160,00	3000,00	0,107	0,15	1,17	1,50	44,34	49,29	0,90	1,50	1,10	0,1063	0,1450	0,0343	0,0461	0,0343	0,0461	0,7746	0,9349	0,0037	0,0033	3,839	0,097
91	3,50	0,52	0,92	45,11	15,38	160,00	3000,00	0,049	0,15	1,17	1,50	6,05	11,09	0,90	1,50	1,10	0,0496	0,0677	0,0034	0,0059	0,0034	0,0059	0,5559	0,5363	0,0006	0,0007	1,066	0,024
92	1,60	0,87	1,50	48,17	17,02	200,00	800,00	0,078	0,03	1,67	5,00	408,99	677,56	0,90	1,50	1,10	0,0477	0,0650	0,0527	0,0908	0,0477	0,2705	0,1165	0,3992	0,0395	0,0419	4,894	0,102
93	1,60	0,89	1,59	47,78	19,89	160,00	3000,00	0,098	0,15	1,17	1,50	103,11	112,85	0,90	1,50	1,10	0,1639	0,2235	0,0709	0,1267	0,0709	0,1267	0,6877	1,1227	0,0097	0,0070	6,652	0,139
94	1,60	0,89	1,69	47,36	22,95	160,00	3000,00	0,097	0,15	1,17	1,50	109,60	120,54	0,90	1,50	1,10	0,1737	0,2368	0,0744	0,1412	0,0744	0,1412	0,6786	1,1715	0,0100	0,0075	6,906	0,146
95	1,60	0,89	1,83	46,93	26,14	160,00	3000,00	0,093	0,15	1,17	1,50	118,68	131,27	0,90	1,50	1,10												

6 POTRESNA ANALIZA

				Max. elastične deformacije zidov				Deformacije zidov na meji elastičnosti				Deformacije zidov na meji nosilnosti							
si*Ai*yi	Kyi*xi	Kxi*yi	Kxi*yi	Kyi*xi	d _{xi}	d _{yi}	d _x =d _{bx} +d _{xt}	d _y =d _{by} +d _{yt}	d _{axmax}	d _{aymax}	d _{ax}	d _{ay}	d _{axi}	d _{ayi}	H _{xi}	H _{yi}	Q _i	d _{xui}	d _{yui}
0,037	2583,94	59,81	23,15	47203,50	0,0186	0,0091	1,0036	0,4163	0,9850	0,4072	0,9664	0,3981	0,1114	0,0775	0,0172	0,0110	0,0967	1,4775	0,6108
0,048	3183,11	77,74	37,24	68309,58	0,0185	0,0074	1,0439	0,4122	1,0253	0,4048	1,0068	0,3974	0,1113	0,0758	0,0181	0,0112	0,1008	1,5380	0,6072
0,518	2344,72	447,14	1686,15	54995,41	0,0156	0,0064	1,3080	0,5747	1,2924	0,5683	1,2768	0,5619	0,1084	0,0748	0,0129	0,0075	0,1375	1,9386	0,8525
0,637	2509,34	418,78	1589,29	67777,35	0,0156	0,0045	1,5808	0,7232	1,5652	0,7187	1,5495	0,7142	0,1084	0,0729	0,0120	0,0068	0,1680	2,3477	1,0781
0,329	1373,50	191,91	752,88	41155,62	0,0155	0,0029	0,8669	0,7376	0,8514	0,7347	0,8359	0,7317	0,1083	0,0714	0,0053	0,0033	0,0837	1,2772	1,1020
0,338	1631,05	222,16	851,10	50513,55	0,0156	0,0024	0,8919	0,6815	0,8764	0,6791	0,8608	0,6766	0,1083	0,0709	0,0063	0,0037	0,0881	1,3145	1,0186
0,627	3126,86	419,12	1615,28	106085,11	0,0156	0,0009	1,5170	0,7132	1,5014	0,7124	1,4858	0,7115	0,1083	0,0693	0,0118	0,0064	0,1626	2,2521	1,0686
0,261	1180,07	117,76	456,45	43268,59	0,0155	-0,0006	0,7765	0,8266	0,7609	0,8266	0,7454	0,8272	0,1083	0,0679	0,0033	0,0022	0,0673	1,1414	1,2399
0,497	3534,75	427,38	1660,79	134147,17	0,0155	-0,0012	1,2225	0,5659	1,2070	0,5659	1,1915	0,5671	0,1083	0,0672	0,0119	0,0063	0,1278	1,8105	0,8488
0,822	3683,32	411,07	1608,53	152029,18	0,0155	-0,0030	1,8895	0,9132	1,8740	0,9132	1,8585	0,9162	0,1083	0,0655	0,0114	0,0058	0,2101	2,8110	1,3698
1,278	1037,56	742,28	5733,39	19750,03	0,0121	0,0087	1,5530	0,6653	1,5409	0,6566	1,5288	0,6479	0,1049	0,0771	0,0101	0,0042	0,1654	2,3114	0,9849
1,053	135,65	1542,25	16847,54	135,65	0,0093	0,0181	0,9743	0,5725	0,9650	0,5544	0,9556	0,5362	0,1021	0,0866	0,0144	0,0117	0,0964	1,4474	0,8316
0,998	519,40	1424,27	15444,80	2127,45	0,0094	0,0165	0,9181	0,5894	0,9087	0,5729	0,8993	0,5564	0,1021	0,0850	0,0134	0,0108	0,0920	1,3630	0,8593
1,071	1102,05	2242,65	24236,29	6149,47	0,0094	0,0157	0,9268	0,4191	0,9174	0,4033	0,9080	0,3876	0,1022	0,0842	0,0212	0,0166	0,0991	1,3761	0,6050
3,279	741,21	1623,17	17345,23	7632,29	0,0095	0,0133	3,1772	0,7990	3,1677	0,7857	3,1582	0,7725	0,1023	0,0817	0,0155	0,0059	0,3068	4,7516	1,1786
1,769	621,04	821,13	8650,59	10048,39	0,0096	0,0102	1,8074	0,8150	1,7978	0,8048	1,7881	0,7946	0,1024	0,0786	0,0080	0,0030	0,1679	2,6967	1,2072
1,634	715,20	1109,54	13491,98	13646,05	0,0082	0,0087	1,6610	0,5946	1,6528	0,5859	1,6446	0,5772	0,1010	0,0771	0,0092	0,0029	0,1344	2,4791	0,8788
1,247	1179,95	739,26	8851,94	27287,61	0,0084	0,0065	1,0620	0,6952	1,0537	0,6887	1,0453	0,6821	0,1011	0,0750	0,0062	0,0038	0,1041	1,5805	1,0330
1,921	3000,16	1740,25	20804,64	79768,20	0,0084	0,0047	1,5463	0,5057	1,5379	0,5010	1,5295	0,4963	0,1012	0,0732	0,0147	0,0083	0,1607	2,3069	0,7515
0,861	1515,09	727,61	8684,02	45089,21	0,0084	0,0030	0,7526	0,5018	0,7442	0,4988	0,7358	0,4957	0,1012	0,0715	0,0062	0,0036	0,0722	1,1163	0,7482
1,502	3272,60	1577,25	18804,00	104019,73	0,0084	0,0020	1,2301	0,4364	1,2217	0,4345	1,2133	0,4325	0,1012	0,0704	0,0134	0,0073	0,1260	1,8326	0,6517
1,550	3825,77	1647,01	19596,11	136128,52	0,0084	0,0000	1,2700	0,4304	1,2615	0,4304	1,2531	0,4304	0,1012	0,0684	0,0140	0,0074	0,1303	1,8923	0,6456
1,247	3065,05	1211,57	14395,87	116637,57	0,0085	-0,0013	1,0374	0,4595	1,0290	0,4595	1,0205	0,4608	0,1012	0,0671	0,0103	0,0054	0,1049	1,5434	0,6893
1,254	6523,40	1956,23	23208,74	266904,95	0,0085	-0,0028	0,9841	0,5627	0,9756	0,5627	0,9672	0,5655	0,1012	0,0656	0,0167	0,0105	0,1057	1,4634	0,8440
1,116	1419,48	11350,01	158616,39	27360,51	0,0066	0,0085	0,7907	0,1195	0,7841	0,1109	0,7775	0,1024	0,0994	0,0770	0,0807	0,0057	0,0799	3,9203	0,5546
1,384	220,66	2789,64	45351,26	294,81	0,0046	0,0180	0,8295	0,4555	0,8249	0,4375	0,8204	0,4196	0,0974	0,0864	0,0167	0,0143	0,0851	1,2374	0,6563
2,577	225,32	1308,63	21140,88	1198,23	0,0047	0,0159	1,6321	0,7533	1,6275	0,7375	1,6228	0,7216	0,0974	0,0843	0,0079	0,0036	0,1595	2,4412	1,1062
1,869	350,76	1193,14	19165,34	3138,29	0,0048	0,0140	1,2194	0,6034	1,2146	0,5895	1,2099	0,5755	0,0975	0,0824	0,0072	0,0032	0,1164	1,8220	0,8842
2,217	382,40	1114,53	17865,97	4535,29	0,0048	0,0124	1,5949	0,7603	1,5901	0,7479	1,5853	0,7355	0,0976	0,0809	0,0068	0,0026	0,1383	2,3852	1,1219
1,966	481,04	984,31	15775,54	7715,90	0,0048	0,0102	1,3993	0,7462	1,3945	0,7359	1,3897	0,7257	0,0976	0,0787	0,0060	0,0024	0,1227	2,0918	1,1039
1,725	1239,94	1346,91	21624,58	22532,27	0,0048	0,0091	1,1595	0,5787	1,1547	0,5696	1,1499	0,5605	0,0975	0,0776	0,0082	0,0053	0,1075	1,7321	0,8544
3,381	3344,78	2955,00	47347,90	74384,45	0,0048	0,0070	2,0024	0,5636	1,9976	0,5566	1,9928	0,5497	0,0976	0,0754	0,0180	0,0113	0,2110	2,9965	0,8350
3,378	4596,61	3215,17	51152,64	124600,20	0,0049	0,0044	1,9019	0,5456	1,8970	0,5412	1,8921	0,5368	0,0977	0,0729	0,0197	0,0124	0,2123	2,8455	0,8118
3,364	5331,81	3154,95	49886,12	170543,29	0,0050	0,0019	1,9281	0,5460	1,9231	0,5441	1,9181	0,5422	0,0977	0,0703	0,0195	0,0117	0,2127	2,8846	0,8161
3,973	7781,23	3928,57	61544,99	290231,98	0,0051	-0,0009	1,9520	0,5193	1,9468	0,5193	1,9417	0,5202	0,0979	0,0675	0,0245	0,0141	0,2536	2,9203	0,7789
2,415	5710,01	2448,35	37814,75	242732,53	0,0053	-0,0036	1,2406	0,5025	1,2353	0,5025	1,2300	0,5061	0,0981	0,0648	0,0155	0,0087	0,1564	1,8530	0,7537
0,995	24,82	498,90	5892,97	10,27	0,0085	0,0184	0,5418	0,9340	0,5333	0,9156	0,5248	0,8971	0,1013	0,0869	0,0043	0,0052	0,0843	0,8000	1,3734
1,316	36,79	676,06	10400,45	21,56	0,0054	0,0184	0,5264	0,9431	0,5211	0,9247	0,5157	0,9064	0,0981	0,0868	0,0043	0,0054	0,0855	0,7816	1,3871
0,912	3730,87	827,65	10587,30	17587,31	0,0077	0,0162	0,1081	0,8208	0,1004	0,8046	0,0928	0,7884	0,1004	0,0846	0,0065	0,0670	0,0713	0,5021	4,0229
1,414	650,06	250,03	3530,42	6712,47	0,0065	0,0132	0,6974	1,6586	0,6909	1,6453	0,6844	1,6321	0,0992	0,0817	0,0018	0,0051	0,1002	1,0363	2,4680
0,204	3795,57	327,38	535,76	65794,31	0,0175	0,0096	0,4015	1,2417	0,3840	1,2321	0,3665	1,2225	0,1103	0,0780	0,0221	0,0171	0,1247	0,5760	1,8482
0,964	1571,53	276,84	1660,50	27292,80	0,0137	0,0095	0,6905	1,6639	0,6769	1,6543	0,6632	1,6448	0,1064	0,0780	0,0049	0,0071	0,1608	1,0153	2,4815
0,611	1520,50	664,13	5559,46	26429,36	0,0116	0,0095	0,4693	0,7534	0,4578	0,7439	0,4462	0,7343	0,1043	0,0780	0,0083	0,0068	0,0730	0,6866	1,1158
0,658	542,72	154,88	2332,51	9403,20	0,0056	0,0096	0,5529	0,7703	0,5473	0,7608	0,5416	0,7512	0,0984	0,0780	0,0010	0,0024	0,0437	0,8209	1,1411
0,305	2126,26	119,49	265,15	47674,90	0,0170	0,0069	0,5740	1,2997	0,5570	1,2928	0,5400	1,2859	0,1098	0,0753	0,0059	0,0071	0,1374	0,8355	1,9392
0,415	1624,55	276,11	1242,48	36432,19	0,0150	0,0069	0,5756	0,8794	0,5606	0,8725	0,5456	0,8656	0,1077	0,0753	0,0066	0,0055	0,0922	0,8409	1,3088
2,543	3763,40	846,57	7771,54	84428,16	0,0108	0,0069	0,6611	2,5094	0,6502	2,5021	0,6394	2,4952	0,1036	0,0753	0,0096	0,0126	0,2770	0,9753	3,7532
2,057	6153,80	714,19	5627,81	187253,87	0,0120	0,0027	0,5323	2,8680	0,5203	2,8653	0,5083	2,8626	0,1048	0,0711	0,0095	0,0144	0,2610	0,7805	4,2979
2,559	8955,02	1039,56	8192,74	331291,01	0,0120	-0,0007	0,5502	2,9357	0,5382	2,9357	0,5262	2,9365	0,1048	0,0677	0,0138	0,0164	0,3247	0,8073	4,4036
1,496	6000,50	751,73	5119,25	261801,61	0,0129	-0,0042	0,7357	2,1733	0,7228	2,1733	0,7098	2,1775	0,1057	0,0642	0,0117	0,0088	0,2197	1,0842	3,2599
2,097	6179,93	1242,64	13569,66	269074,23	0,0093	-0,0042	0,6331	1,9311	0,6238	1,9311	0,6145	1,9352	0,1021	0,0643	0,0116	0,0091	0,1921	0,9357	2,8966
0,481	240,46	404,48	6057,16	11081,43	0,0057	-0,0055	0,7604	0,5720	0,7520	0,5720	0,7489	0,5775	0,0985	0,0629	0,0027	0,0003	0,0322	1,1320	0,8580

6 POTRESNA ANALIZA

1.301	1342,98	489,28	7750,76	60534,84	0,0050	-0,0050	0,9419	0,8935	0,9369	0,8935	0,9320	0,8985	0,0977	0,0635	0,0030	0,0019	0,0821	1,4054	1,3402
1.494	2376,05	973,37	15751,09	113126,23	0,0047	-0,0063	0,9509	0,6235	0,9462	0,6235	0,9416	0,6298	0,0974	0,0621	0,0059	0,0031	0,0923	1,4194	0,9353
0.719	100,97	461,26	9384,39	3742,40	0,0010	-0,0008	1,0577	0,9176	1,0568	0,9176	1,0558	0,9184	0,0937	0,0677	0,0021	0,0002	0,0353	1,5851	1,3764
3.173	337,99	1158,12	26025,28	14278,91	-0,0009	-0,0035	1,9259	2,7071	1,9259	2,7071	1,9268	2,7106	0,0919	0,0649	0,0047	0,0005	0,1412	9,6295	13,5354
3.235	2941,42	2205,51	50528,21	135484,57	-0,0013	-0,0055	1,7498	0,5732	1,7498	0,5732	1,7511	0,5787	0,0915	0,0629	0,0088	0,0040	0,1412	2,6247	0,8598
0.548	328,49	263,04	5986,25	12684,21	-0,0012	-0,0016	0,5833	0,5452	0,5833	0,5452	0,5845	0,5468	0,0916	0,0668	0,0011	0,0006	0,0241	0,8750	0,8178
0.697	511,82	483,41	11140,21	20641,53	-0,0014	-0,0025	0,6097	0,4637	0,6097	0,4637	0,6111	0,4662	0,0914	0,0659	0,0019	0,0008	0,0302	0,9146	0,6956
7.020	579,69	2138,96	55014,06	25234,91	-0,0038	-0,0042	5,7808	1,6712	5,7808	1,6712	5,7846	1,6754	0,0890	0,0643	0,0074	0,0009	0,2729	8,6712	2,5068
5.626	5373,66	28251,66	832322,14	226059,01	-0,0071	-0,0034	0,6723	0,2331	0,6723	0,2331	0,6794	0,2365	0,0857	0,0650	0,0822	0,0083	0,1910	3,3617	1,1654
1.852	1194,92	1026,05	30863,72	54796,51	-0,0076	-0,0054	0,8399	0,6194	0,8399	0,6194	0,8476	0,6248	0,0851	0,0630	0,0029	0,0016	0,0616	1,2599	0,9291
3.314	958,37	1943,96	57152,53	46403,43	-0,0070	-0,0067	1,7582	0,7169	1,7582	0,7169	1,7652	0,7236	0,0857	0,0617	0,0057	0,0012	0,1127	2,6373	1,0754
1.814	16664,84	35406,85	1057567,17	868571,32	-0,0074	-0,0087	0,1917	0,0598	0,1917	0,0598	0,1991	0,0684	0,0853	0,0598	0,1011	0,0191	0,0607	0,9583	0,2988
8.715	7348,98	53323,90	171350,21	315080,04	-0,0094	-0,0038	0,4276	0,2790	0,4276	0,2790	0,4371	0,2829	0,0833	0,0646	0,1383	0,0111	0,2712	2,1382	1,3952
1.515	730,74	643,07	20931,84	34040,15	-0,0098	-0,0058	0,7834	0,6868	0,7834	0,6868	0,7932	0,6926	0,0829	0,0627	0,0016	0,0010	0,0466	1,1751	1,0303
6.963	1588,85	3080,16	101691,33	79671,43	-0,0102	-0,0076	2,8783	0,9099	2,8783	0,9099	2,8885	0,9176	0,0825	0,0608	0,0077	0,0019	0,2109	4,3175	1,3649
4.524	4190,35	5112,20	203312,12	152566,47	-0,0162	-0,0004	1,0415	0,5049	1,0415	0,5049	1,0577	0,5054	0,0766	0,0680	0,0098	0,0078	0,1138	1,5623	0,7574
7.661	51,78	382,87	15409,03	2071,23	-0,0166	-0,0023	3,6396	7,4668	3,6396	7,4668	3,6562	7,4691	0,0761	0,0661	0,0007	0,0001	0,1904	5,4594	11,2001
7.194	7032,06	7372,48	300605,56	309354,55	-0,0171	-0,0044	1,5885	0,5550	1,5885	0,5550	1,6056	0,5594	0,0757	0,0640	0,0137	0,0102	0,1764	2,3827	0,8324
5.985	3164,15	3641,34	150919,14	150002,63	-0,0177	-0,0062	1,9105	0,6652	1,9105	0,6652	1,9282	0,6715	0,0751	0,0622	0,0066	0,0042	0,1444	2,8657	0,9979
4.286	14105,96	35401,21	1485328,39	710531,50	-0,0181	-0,0078	0,2762	0,1151	0,2762	0,1151	0,2943	0,1229	0,0746	0,0607	0,0630	0,0170	0,1021	1,3809	0,5757
0.327	1376,46	491,55	9977,99	49526,27	0,0010	-0,0002	0,1045	0,8474	0,1035	0,8474	0,1024	0,8476	0,0938	0,0682	0,0023	0,0026	0,0161	0,5173	4,2370
0.813	3630,89	947,37	20675,40	129818,83	-0,0003	-0,0001	0,1285	0,6904	0,1285	0,6904	0,1288	0,6905	0,0924	0,0683	0,0040	0,0069	0,0373	0,6424	3,4522
1.288	1916,58	413,92	10251,96	67685,80	-0,0029	0,0001	0,2633	1,3658	0,2633	1,3657	0,2663	1,3656	0,0898	0,0686	0,0015	0,0037	0,0520	1,3167	6,8285
0.983	2292,97	523,98	14620,65	79907,61	-0,0057	0,0004	0,1609	1,3104	0,1609	1,3101	0,1666	1,3097	0,0871	0,0688	0,0016	0,0045	0,0352	0,8046	6,5503
1.078	8978,48	3395,29	55278,78	349729,87	0,0046	-0,0018	0,1268	0,4640	0,1222	0,4640	0,1176	0,4657	0,0973	0,0667	0,0203	0,0154	0,0662	0,6111	2,3198
2.723	2588,97	713,92	13766,60	99701,12	0,0019	-0,0015	0,7676	1,4322	0,7657	1,4322	0,7638	1,4337	0,0947	0,0669	0,0035	0,0045	0,1412	1,1486	2,1483
1.043	1075,06	576,47	12064,30	41140,37	0,0005	-0,0014	0,5995	0,6095	0,5991	0,6095	0,5986	0,6109	0,0932	0,0670	0,0026	0,0019	0,0498	0,8986	0,9142
1.738	1007,47	595,64	13395,34	38322,05	-0,0009	-0,0013	0,9186	0,9183	0,9186	0,9183	0,9196	0,9196	0,0918	0,0671	0,0024	0,0018	0,0773	1,3780	1,3774
6.162	4905,94	1814,76	48261,67	183649,01	-0,0045	-0,0010	0,6821	2,2396	0,6821	2,2396	0,6867	2,2405	0,0882	0,0675	0,0060	0,0088	0,2317	1,0232	3,3593
4.779	2624,22	1229,80	38723,95	96342,91	-0,0089	-0,0006	0,7702	1,5261	0,7702	1,5261	0,7790	1,5267	0,0839	0,0678	0,0033	0,0048	0,1518	1,1553	2,2892
5.352	2495,01	1342,99	47595,42	90149,83	-0,0124	-0,0003	0,7851	1,5226	0,7851	1,5226	0,7974	1,5229	0,0804	0,0681	0,0030	0,0047	0,1510	1,1776	2,2839
3.376	3938,22	3844,83	149379,20	140326,83	-0,0154	0,0000	0,4258	0,8427	0,4258	0,8427	0,4412	0,8428	0,0774	0,0684	0,0077	0,0076	0,0869	0,6387	1,2641
1.118	986,19	456,49	7903,21	41146,66	0,0037	-0,0032	0,8813	0,7851	0,8777	0,7851	0,8740	0,7883	0,0964	0,0652	0,0025	0,0015	0,0646	1,3165	1,1776
3.259	4240,64	1145,33	23502,10	174824,51	0,0008	-0,0030	0,5965	1,5292	0,5957	1,5292	0,5949	1,5322	0,0936	0,0655	0,0052	0,0067	0,1588	0,8935	2,2938
1.621	2038,22	1018,97	24152,74	83026,89	-0,0020	-0,0027	0,5434	0,7093	0,5434	0,7093	0,5454	0,7120	0,0908	0,0657	0,0039	0,0033	0,0684	0,8151	1,0639
3.746	2469,17	1033,08	28932,38	98998,99	-0,0058	-0,0024	0,7699	1,2986	0,7699	1,2986	0,7757	1,3010	0,0870	0,0661	0,0032	0,0041	0,1337	1,1549	1,9479
3.018	1952,98	1381,24	43022,75	77386,82	-0,0086	-0,0021	0,7660	0,9328	0,7660	0,9328	0,7746	0,9349	0,0842	0,0663	0,0037	0,0033	0,0969	1,1490	1,3992
0.363	500,33	93,04	1431,16	22570,95	0,0054	-0,0050	0,5612	0,5313	0,5559	0,5313	0,5505	0,5363	0,0981	0,0634	0,0006	0,0007	0,0236	0,8338	0,7969
1.729	32639,93	6959,44	118421,79	1572363,31	0,0039	-0,0066	0,1205	0,3925	0,1165	0,3925	0,1126	0,3992	0,0967	0,0618	0,0395	0,0419	0,1016	0,5827	1,9627
2.770	5391,81	2051,35	40809,63	257620,52	0,0014	-0,0064	0,6891	1,1163	0,6877	1,1163	0,6864	1,1227	0,0941	0,0620	0,0097	0,0070	0,1392	1,0316	1,6744
3.347	5708,89	2515,74	57746,39	270378,83	-0,0013	-0,0062	0,6772	1,1654	0,6772	1,1654	0,6786	1,1715	0,0914	0,0623	0,0100	0,0075	0,1458	1,0158	1,7480
3.971	6159,76	3101,67	81062,02	289053,07	-0,0041	-0,0060	0,6510	1,2120	0,6510	1,2120	0,6552	1,2179	0,0886	0,0625	0,0105	0,0082	0,1519	0,9765	1,8180
3.335	5746,97	3287,16	96310,37	267193,96	-0,0069	-0,0057	0,5217	0,9269	0,5217	0,9269	0,5286	0,9326	0,0858	0,0627	0,0096	0,0078	0,1138	0,7825	1,3903
2.941	34556,80	2738,89	86699,44	1824219,09	-0,0090	-0,0090	0,1271	0,9337	0,1271	0,9337	0,1361	0,9427	0,0837	0,0594	0,0072	0,0389	0,0929	0,6353	4,6684
9.197	113887,00	4488,43	169240,57	5904471,32	-0,0144	-0,0085	0,2453	0,3552	0,2453	0,3552	0,2596	0,3638	0,0784	0,0599	0,0093	0,1316	0,2439	1,2264	1,7761
221,552	459079,816	298130,062	8249176,80	19739686,53	0,0190	0,0187													

1,2894	0,8832	12,4191
Hx	Hy	Qtot

Deformacija x na meji elastičnosti = 0,1004 mm
Deformacija y na meji elastičnosti = 0,0598 mm

$\gamma_n = 1.19$

Q 189



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

Stari farovž Kostanjevica

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,225$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q) * k$ BSC = 0,352	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,104
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,071
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,600$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,655
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,517

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

$$m_u = (q^2 + 1)/2 = 1,78$$

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	8,139
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	6,420

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 32,447$	$X_s = 35,573$
$Y_m = 17,840$	$Y_s = 21,449$
$e_x = -3,126$ m	
$e_y = -3,609$ m	

$M_{tx} = -4,65$
$M_{ty} = -2,76$
$I_x = 1854672,80$
$I_y = 3408810,94$
$w_x = -8,84E-07$
$w_y = -5,24E-07$

Koeficient potresne odpornost x smer :	0,104
Koeficient potresne odpornost y smer :	0,071
Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,0928 mm
Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,0684 mm
Prečna sila X na meji elastičnosti =	1,2894 MN
Prečna sila Y na meji elastičnosti =	0,8832 MN

$SRC_{idx} = 0,596$	>	BSC = 0,352	$\mu_{ux} = 3,73$	>	$\mu_u = 1,780$
$SRC_{idy} = 0,479$	>		$\mu_{uy} = 4,61$	>	

