



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: MESTNA OBČINA NOVO MESTO
Seidlova cesta 1
8000 Novo mesto

POROČILO

o preiskavah materialno tehničnega stanja vgrajenih materialov
in konstrukcij ter seizmična analiza za objekt Glavni trg 2 v Novem
mestu

Naročilo: naročilnica št. 17-0362 z dne 6.6.2017

Datum: 28.8.2017

GRAD-ART d.o.o.
PODIJETJE ZA
PROJEKTIRANJE, SVETOVANJE, NADZOR,
SANACIJE IN INŽENIRING
PODMILŠČAKOVA 11, LJUBLJANA

Direktor:

Dušan Remic, univ.dipl.ing.grad.

1 SPLOŠNO

1.1 Uvod

Objekt na Glavnem trgu 2 v Novem mestu je zelo star, že bežen pogled nanj daje mimoidočim glede na arhitekturne detajle jasno sliko o njegovem zgodovinskem nastanku in pomembnosti. Že hiter ogled nam je razkril gradnjo v več časovnih obdobjih, vidijo se prezidave, dozidave, poškodbe in ojačitve v zidovih, ki so po vsej verjetnosti nastale kot posledica delovanja potresov v zgodovini in neprimerne temeljenja zgradbe. Objekt je bil naknadno še večkrat prenovljen, rekonstruiran in dozidan. Nosilno konstrukcijo objekta etažnosti P+2N+M predstavljajo vertikalni opečno kamniti zidovi debeline 50-100 cm ter medetažne konstrukcije, ki so nad pritličjem (ki je v nekaterih delih objekta tretirana kot klet) zasnovane kot opečni oboki z nasutjem, nad nadstropji pa pretežno kot leseni stropovi. Obstoječe ostrešje je zasnovano kot klasično leseno, sestavljeno iz trapeznih in trikotnih vešal in stojal, preko katerih so položene lesene lege in špirovci. Objekt je temeljen na kamnitih temeljnih zidovih, ki so minimalno razširjeni glede na pritlične zidove.

Rekonstrukcija objekta obsega zamenjavo obstoječega lesenega ostrešja z novo jekleno konstrukcijo, izvedbo horizontalne AB vezi na vrhu vseh nosilnih zidov, odstranitev obstoječega nasutja nad lesenimi stropovi in oboki, izvedbo novih AB sovprežnih oziroma razbremenilnih AB plošč nad stropovi, potresne in statične ojačitve obstoječih nosilnih zidov, rušitev novodobnih prizidkov v atriju, sanacijo vlage v pritličnih zidovih in izdelavo novih konstrukcijskih sklopov, ki so vezani na varnost, zanesljivost in uporabnost poslopja.

Stavba je spomeniško zaščitena v sklopu starega mestnega jedra Novega mesta.

V poročilu so podane smernice za izvedbo rekonstrukcijskih in ojačitvenih ukrepov na objektu. Vsa morebitna odstopanja od teh smernic je potrebno uskladiti z naročnikom in pridobiti mnenje oziroma soglasje ZVKD.

1.2 Lokacija objekta

Objekt se nahaja na Glavnem trgu 2 v Novem mestu.



Situacija in pogled iz Glavnega trga

1.3 Dimenzije in konstrukcijska zasnova obstoječega objekta

Objekt je zasnovan kot tri etažna (P+2N+P) zidana konstrukcija. Tlorisni gabariti objekta so nepravilne trapezne oblike z notranjim atrijem. Konstrukcija je zasnovana kot klasična zidana konstrukcija iz pretežno kamnitih zidov, le novejša prezidave in pozidave so opečne. Vmes se lahko najdejo tudi AB elementi. Medetažne konstrukcije nad pritličjem so zasnovane kot klasični opečni oboki z nasutjem, stropovi nad nadstropji pa so leseni iz lesenih stropnikov, le stopnišča in delno hodniki so obokani.

Ostrešje je zasnovano kot klasična lesena konstrukcija sestavljena iz trapeznih in trikotnih vešal in stojal v rastru cca 5,0 m, preko katerih so položene lesene strešne lege in špirovci. Leseno ostrešje je bilo na več mestih zaradi zamakanja strešne kritine in trhlosti lesa zamenjano z novimi tramovi.

Objekt je temeljen na pasovnih kamnitih temeljih. Globine temeljenja ne poznamo, glede na izkušnje pa lahko ocenimo, da so globine temeljev minimalne.

1.4 Program objekta

Prostori v poslopiju so pretežno nenaseljeni, le v nekaterih pritličnih prostorih so različni lokali. Po prenovi in rekonstrukciji pa bo objekt pretežno namenjen stanovanjem.

1.5 Geomehanika

Za potrebe rekonstrukcije zgradbe bo potrebno izvesti geomehanske raziskave in podati navodila za sanacijo temeljev in temeljnih tal. V njem bo potrebno ugotoviti vrsto in kakovost temeljnih tal, homogenost terena, prisotnost podtalnice ter globino in kakovost temeljnih zidov.

1.6 Preiskave materialno tehničnega stanja objekta

Za izdelavo projekta rekonstrukcije objekta in za izdelavo potresne analize bodo potrebne raziskave materialno tehničnega stanja gradiv, kot so:

- nosilni kamniti zidovi (ugotavljanje trdnostnih karakteristik (f_c , f_t , E in G) in injektibilnosti),
- nosilni opečni zidovi (ugotavljanje trdnostnih karakteristik (f_c , f_t , E in G)),
- oboki (ugotavljanje načina gradnje in trdnostnih karakteristik) in
- leseni stropovi z ugotavljanjem kakovosti lesa in sestave stropov,
- stopnja navlaženosti in vzroki za vlago v nosilnih zidovih.

2 OPIS KONSTRUKCIJSKIH POSEGOV

2.1 Splošno

Na podlagi opravljenega informativnega ogleda objekta ugotavljamo, da objekt glede na obstoječe stanje in prostorsko zasnovo ne ustreza zahtevam in potrebam novega programa. Prav tako nista ustrezni statična in potresna zanesljivost obstoječega objekta.

V okviru rekonstrukcije in sanacije obstoječega objekta so predvideni naslednji konstrukcijski posegi v objekt:

- ojačitev kritičnih sten in slopov zaradi neustrezne statične in potresne nosilnosti,
- ojačitev obstoječih nosilnih zidov za zagotavljanje ustrezne potresne odpornosti objekta,
- izvedba AB horizontalne vezi nad nosilnimi zidovi v nivoju podstrešja,
- odstranitev obstoječega lesenega ostrešja in izvedba nove jeklene strešne konstrukcije,
- odstranitev nasutja nad opečnimi oboki in lesenimi stropovi in izvedba AB razbremenilne ali sovprežne plošče,
- ali kompletna zamenjava lesenih stropov z AB ploščami,
- povezovanje nosilnih zidov z jeklenimi vezmi v višini medetažnih stropnih konstrukcij,
- prečno povezovanje novih AB plošč ali sovprežnih stropov z nosilnimi stenami,
- sanacija in/ali zamenjava obstoječih zidanih dimnikov z novimi,
- sanacija vlage v pritličnih zidovih in
- energetska sanacija poslopja z novim toplotnoizolacijskim ovojem.

Objekt kot celota je spomeniško zaščiten. Vsi posegi na objektu morajo biti zasnovani v sodelovanju in soglasju z ZVKD.

2.2 Ojačitev obstoječih konstrukcijskih sklopov

Ojačitev obstoječih konstrukcijskih sklopov bo izvedena v skladu s statičnim računom, ki se bo izdelal v fazi PGD.

2.3 AB horizontalna vez

Po celotni dolžini vseh nosilnih opečnih zidov nad nadstropjem se izvede nova AB horizontalna vez predvidoma enake širine kot so obstoječi opečni zidovi in višine cca 30-40 cm. Vez služi kot horizontalna povezava med nosilnimi zidovi in kot sidrišče za novo jekleno ostrešje. Horizontalna vez se lahko uporabi tudi kot varovalna konstrukcija, v katero se sidra konzolni robni venec nad opečno steno, ki poteka po celotni fasadi objekta.

2.4 Novo jekleno ostrešje

Obstoječe leseno ostrešje zaradi svoje zasnove ne omogoča optimalne izvedbe prostorskega programa objekta v podstrešju. Zaradi večkratnih neustreznih predelav ostrešje kot celota ne zagotavlja več ustrezne nosilnosti in stabilnosti. Po odstranitvi obstoječega lesenega ostrešja se izvede nova jeklena konstrukcija, ki bo zasnovana kot niz jeklenih okvirjev iz vroče valjanih profilov, ki so razporejeni v rastru cca 3,0 - 4,0 m in so sidrani v nove AB horizontalne vezi. Preko jeklenih okvirjev se položijo vzdolžne jeklene strešne lege na katere se polagajo klasični leseni špirovci. Na ustreznih mestih se izvede tudi zavetrovanje strešne konstrukcije.

Skladno z smernicami ZVKD se novo ostrešje izvede v enakih gabaritih kot obstoječe.

2.5 Nove AB sovprežne in razbremenilne plošče

Nad obstoječimi opečnimi oboki in lesenimi stropovi se odstrani obstoječe težko nasutje, ki se ga v območju obokov nadomesti z ustreznim lahkim polnilom (npr.: penobeton ali glinopor). Nad oboki se izvede nova AB razbremenilna plošča debeline cca 8-10 cm, nad lesenimi stropovi pa

novo AB sovprežno ploščo debeline prav tako 8-10 cm, ki se preko sovprežnih moznikov poveže z obstoječimi lesenimi stropniki. Nova AB plošča, ki se sidra v nosilne opečne zidove, zagotavlja razbremenitev obstoječih opečnih obokov, ojačitev in razbremenitev obstoječih lesenih stropnikov in ustrezno horizontalno povezavo med nosilnimi zidovi in zagotavlja enakomerno razporeditev horizontalnih potresnih obremenitev. AB plošča se izvede po celotni tlorisni površini objekta in po vseh etažah.

2.6 Temeljenje

Na objektu so opazne poškodbe, ki nakazujejo na neustrezno nosilnost ali posedanje temeljnih tal. Teža objekta se globalno gledano z odstranitvijo nasutja in izvedbo novih AB razbremenilnih plošč in novega ostrešja ne bo povečevala. Obstoječi kamniti temelji, ki so glede na nosilno zidovje le minimalno razširjeni in katerih širina je ocenjena na 1,0-1,2 m ter segajo do globine cca 0,5 do 1,0 m pod nivo obstoječega terena, naj se po potrebi sistematično injektirajo s cementno injekcijsko maso. Izvedljivost in smiselnost injektiranja naj se potrdita s preizkusnim injektiranjem (zid je injektibilen, če sprejme več kot 30 l mase na m³ zidu) in z dodatnimi sondiranjem in odvzemi vzorcev, na podlagi katerih se določi natančna struktura temeljnih zidov in primernost le te za izvedbo sistematičnega injektiranja. V kolikor se pri sondiranju ugotovi neustrezna globine temeljenja, se temelji podbetonirajo v kampadah.

3 ANALIZA ZUNANJIH VPLIVOV

3.1 Vpliv lastne teže konstrukcije

Specifične teže materialov, uporabljenih pri gradnji, so navedene v standardu SIST EN 1991-1-1. Lastna teža konstrukcije je določena ob upoštevanju specifičnih tež, navedenih spodaj:

Specifične teže materialov, uporabljenih za izračun lastne teže konstrukcije

material	γ [kN/m ³]
beton	23,0
armiran beton	25,0
jeklo	78,5
les (C 24, smreka II. kvalitete)	7,5

3.2 Vpliv stalne teže

V statičnem izračunu se upošteva dejanske obremenitve konstrukcije z oblogami tlakov, fasad, strehe in ostalih nenosilnih predelnih konstrukcij.

3.3 Vpliv koristne obtežbe

Nivo koristne obtežbe določa standard SIST EN 1991-1-1. Investitor se lahko odloči za večje obremenitve, vendar mora o tem pisno obvestiti projektanta gradbenih konstrukcij. Obremenitve, manjše od tistih, ki jih določa standard, niso dopustne. V preglednici so povzete koristne obremenitve glede na namen uporabe prostorov.

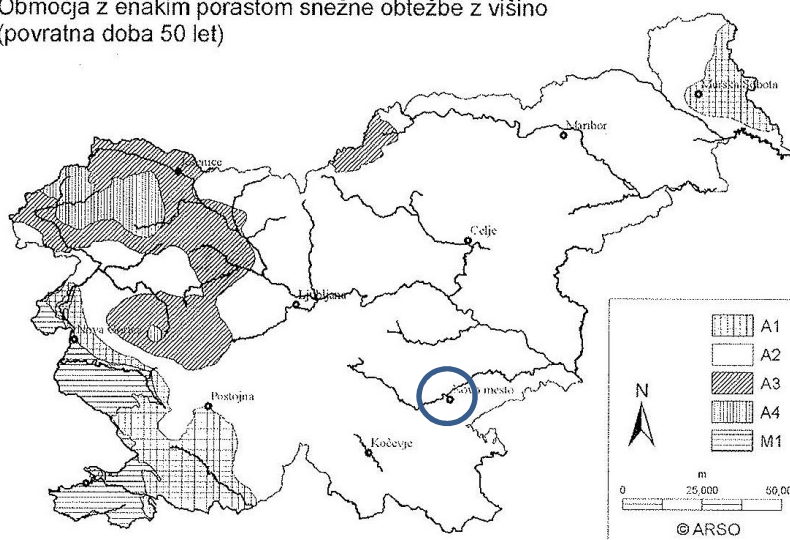
opis uporabe kategorij		q_{ka} [kN/m ²]	Q_k [kN]
Bivalni prostori (sobe, spalnice, kuhinje, sanitarije, balkoni,...)	A	2,5	2,0
Pisarne	B	3,0	4,5
Površine z mizami (restavracije, jedilnice, kavarne, čitalnice,...)	C1	3,0	4,0
Površine s pritrjenimi sedeži (dvorane, gledališča, predavalnice,...)	C2	4,0	4,0
Površine brez ovir za gibanje ljudi (razstavišča, avle, preddverja,...)	C3	5,0	4,0
Telesno kulturne dejavnosti (telovadnice, plesne dvorane, odri,...)	C4	5,0	7,0
Površine kjer lahko nastane gneča (dvorane, tribune, ploščadi,...)	C5	5,0	4,5
Trgovine (trgovine na drobno)	D1	4,0	4,0
Trgovine (veleblagovnice)	D2	5,0	7,0
Skladišča (kopičeno blago, knjige, dokumenti)	E1	7,5	7,0
Industrija	E2		
Površine za lahka vozila do 30,0 kN (garaže) parkirišča)	F	2,5	20,0
Površine za srednje težka vozila 30-160kN (dostava intervencija)	G	5	90,0

3.4 Vplivi snega

Po standardu SIST EN 1991-1-3 se stavba nahaja v coni A2 (Novo mesto), in sicer na 220 m nadmorske višine. Karakteristična obtežba snega na ravnih tleh znaša:

$$s_k = 1,293 [1 + (A/728)^2] = 1,13 \text{ kN/m}^2$$

Območja z enakim porastom snežne obtežbe z višino
(povratna doba 50 let)



Cone za določitev obtežbe zaradi snega

3.5 Vplivi vetra

Po standardu SIST EN 1991-1-4 se stavba nahaja v coni 1 (Novo mesto), in sicer na 220 m nadmorske višine. Referenčna hitrost vetra znaša $v_{b,0} = 20 \text{ m/s}$.

Karta projektnih pospeškov temeljnih tal za povratno dobo 475 let

4 POMIKI IN POVESI

4.1 Vodoravni in etažni pomiki

Da se izognemo poškodbam nekonstrukcijskih elementov in opreme v stavbi, je treba omejiti etažne pomike. Po SIST EN 1990 A101 so etažni pomiki večnadstropnih stavb omejeni na največ $H_i/300$, kjer je H_i višina i -tega nadstropja. Celoten vodoraven pomik konstrukcije ne sme biti večji od $H/500$, kjer je H višina celotne stavbe.

Obema pogojevima mora biti zadoščeno za karakteristično obtežno kombinacijo. Omejitve etažnih pomikov po SIST EN 1998-1 so povzete v spodnji preglednici.

Omejitve etažnih pomikov po SIST EN 1998-1

Vrsta stavbe	Največji dovoljen etažni pomik
Stavbe, ki imajo na konstrukcijo pritrjene nekonstrukcijske elemente iz krhkih materialov	$d_r \cdot v < 0,0050 H_i$
Stavbe z duktilnimi nekonstrukcijskimi elementi	$d_r \cdot v < 0,0075 H_i$
Stavbe, pri katerih so nekonstrukcijski elementi pritrjeni na konstrukcijo tako, da deformacije konstrukcije nanje ne vplivajo	$d_r \cdot v < 0,0100 H_i$

H_i ... višina i -tega nadstropja

4.2 Povesi

Omejitve povesov po SIST EN 1990 A101 so povzete v spodnji preglednici.

Del konstrukcije	Mejne vrednosti pri karakteristični kombinaciji vplivov	
	w_{max}	$w_2 + w_3$
Strehe nasploh	$L/200^*$	$L/250$
Pohodne strehe (ne le pri vzdrževanju)	$L/250$	$L/300$
Stropovi nasploh	$L/250$	$L/300$
Strehe in stropovi, ki nosijo krhke obloge in zelo toge predelne stene	$L/300$	$L/350$
Stropovi, ki podpirajo stebre, razen v primerih, če so ti upogibki izračunani pri celoviti analizi konstrukcije	$L/400$	$L/500$
*v primeru, da je w_{max} pomemben za videz konstrukcije	$L/250$	-

5 KOMBINACIJE VPLIVOV

Projektne obtežbene kombinacije za mejni stanji nosilnosti in uporabnosti so skupaj z ustreznimi varnostnimi in kombinacijskimi faktorji določene v SIST EN 1990. V nadaljevanju so $G_{k,j}$ in $Q_{k,i}$ karakteristične vrednosti stalne in koristne obtežbe, P je vpliv prednapetja A_d je nezgodni vpliv in A_{Ed} potresna obtežbe.

5.1 Mejno stanje nosilnosti

Če je smiselno, je treba preveriti naslednja mejna stanja nosilnosti: EQU, STR, GEO in FAT.

EQU: $E_{d,dst} \leq E_{d,stab}$ – izguba statičnega ravnovesja

STR in GEO: $E_d \leq R_d$ – notranja odpoved ali pretirana deformacija konstrukcije

5.2 Mejno stanje uporabnosti

$$E_d \leq C_d$$

5.3 Varnostni faktorji

Preglednica 5.1: Varnostni faktorji za obtežbo

Stalna in začasna projektna stanja

neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,10
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	0,90
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,50
ugodna	γ_O	0,00
<i>stalna in začasna projektna stanja</i>		
neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,35
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,50
ugodna	γ_O	0,00
<i>stalna in začasna projektna stanja</i>		
neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,00
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,30
ugodna	γ_O	0,00

5.4 Kombinacijski faktorji

Preglednica 5.2: Kombinacijski faktorji za stavbe

vpliv	ψ_0	ψ_1	ψ_2
kategorija A: stanovanja	0,70	0,50	0,30
kategorija B: pisarne	0,70	0,50	0,30
kategorija C: stavbe, kjer se zbirajo ljudje	0,70	0,70	0,60
kategorija D: trgovine	0,70	0,70	0,60
kategorija E: skladišča	1,00	0,90	0,80
kategorija F: prometne površine (teža vozila do 30 kN)	0,70	0,70	0,60
kategorija G: prometne površine (teža vozila med 30 kN in 160 kN)	0,70	0,50	0,30
kategorija H: strehe	0,00	0,00	0,00
sneg (nadmorska višina nad 1000 m)	0,70	0,50	0,20
sneg (nadmorska višina pod 1000 m)	0,50	0,20	0,00
veter	0,60	0,20	0,00
temperaturne spremembe v stavbah (ne pri požaru)	0,60	0,50	0,00

6 POŽARNA ODPORNOST KONSTRUKCIJE

Konstrukcije morajo ustrezati in zagotavljati požarno varnost po smernicah požarnega elaborata. Požarna varnost AB elementov se zagotavlja z upoštevanjem min prerezov in zaščitnih plasti betonskih elementov, varnost jeklenih elementov pa z ustreznim dimenzioniranjem oziroma mehanskimi zaščitami (premazi ali obloge).

7 UPOŠTEVANI STANDARDI

- SIST EN 1990: Osnove projektiranja konstrukcij,
- SIST EN 1991: Vplivi na konstrukcije,
- SIST EN 1992: Projektiranje betonskih konstrukcij,
- SIST EN 1993: Projektiranje jeklenih konstrukcij,
- SIST EN 1995: Projektiranje lesenih konstrukcij,
- SIST EN 1996: Projektiranje zidanih konstrukcij,
- SIST EN 1997: Geotehnično projektiranje,
- SIST EN 1998: Projektiranje potresno-odpornih konstrukcij,

Upoštevati je tudi vse povezane standarde, dopolnila in nacionalne dodatke.

8 IZVEDBA PREISKAV MATERIALNO TEHNIČNEGA STANJA OBJEKTA GLAVNI TRG 2 V NOVEM MESTU

Za izdelavo projekta rekonstrukcije objekta Glavni trg 2 v Novem mestu in za izdelavo potresne analize so se izvedle raziskave materialno tehničnega stanja gradiv, kot so:

- za potrebe rekonstrukcije zgradbe so se izvedli sondažni izkopi ob temeljnih zidovih. Ugotavljala se je vrsta in kakovost temeljnih tal, homogenost terena, prisotnost podtalnice ter globino in kakovost temeljnih zidov,
- nosilnih kamnitih zidov (ugotavljanje trdnostnih karakteristik (f_c , f_t , E in G) in injektibilnosti),
- nosilnih opečnih zidov (ugotavljanje trdnostnih karakteristik (f_c , f_t , E in G)),
- obokov (ugotavljanje načina gradnje in trdnostnih karakteristik),
- lesenih stropov z ugotavljanjem kakovosti lesa in sestave stropov in
- lesene strešne konstrukcije z ugotavljanjem kakovosti lesa in
- stopnjo navlaženosti in vzroke za vlago v nosilnih zidovih.

Foto dokumentacija sondiranja in odpiranja konstrukcij je v poglavju 9.

8.1 Temelji in temeljna tla

Za določitev kakovosti temeljnih zidov in temeljnih tal je potrebno izdelati sondažne izkope v kletni etaži in v atriju. Sondažni izkopi so se izdelali do globine dna temeljnih zidov ter dodatno še 20 cm z namenom, da se zanesljivo ugotovi dno temeljnih zidov ter vrsta in kakovost temeljnih tal. Pri izkopu se je spremljala tudi prisotnost vode v terenu, ki je lahko kot podtalnica ali pa precejna voda iz poškodovanih inštalacijskih vodov (meteorna ali fekalna kanalizacija).

Tako je bilo ugotovljeno, da temeljna tla sestavljajo pretežno nasuti materiali, ki so se skozi zgodovini zgradbe premetavali iz ene lokacije na drugo. V času rekonstrukcije Vrhovčeve ulice (verjetno pa je da tudi prej ob kakšnem izrednem dogodku) se je niveleta ulice dvignila za cca 1 m, kar se lepo vidi v spodnji kleti.

Verjetno so bili delno zasuti tudi kletni zidovi, saj je teren ob zidovih iz večjih nepovezanih skal. Zidovi v atriju so temeljeni plitvo (glej priloženo foto dokumentacijo). Posamezni temeljni zidovi se končajo že kakšnih 2 cm pod nivojem terena. Zidove v južnem delu atrija močno vlaži voda iz fekalne kanalizacije (glej foto).

8.2 Nosilni zidovi

Pri sondiranju nosilnih zidov smo ugotovili, da so le-ti pretežno kamniti. Struktura zidov je lepo vidna v kletnih in pritličnih prostorih, kjer je že odpadel omet. Le manjši del zidov je opečnih (pretežno kasneje pozidane predelne stene in razne zazidave in obzidave kasneje izdelanih prebojev).

Kamnita stena ob Vrhovčevi ulici je močno napihnjena/trebušasta, ker kaže, da so bile v preteklosti že težave s tem delom zgradbe (morda je bila stena ob Vrhovčevi ulici zasuta tudi zaradi poškodb in naginjanja stene). V tem delu so vgrajene tudi kovane jeklene vezi, nadstropju pa tudi že AB plošča, ki pa ni pravilno izvedena in sidrana v celoto.

Pri kletnih in pritličnih zidovih smo z meritvami vlažnosti ugotoviti še stopnjo navlaženosti zidov na površini in po višini zidov. Ugotovljeno je, da so zidovi v kletih in v pritličju do cca 2,0 m nad terenom zasičeni s kapilarno vlago ali vlago iz slabe hišne instalacije.

Karakteristika zidovine, ki je upoštevana v seizmični analizi, je naslednja:

Neinjektiran zid:

Tlačna trdnost:	$f_c = 1,00 \text{ MPa}$
Natezna trdnost:	$f_t = 0,08 \text{ MPa}$
Modul elastičnosti:	$G = 90 \text{ MPa}$
Stružni modul:	$E = 2600 \text{ MPa}$
Duktilnost zidov:	$\mu = 1,5$

Injektiran zid:

Tlačna trdnost:	$f_c = 1,40 \text{ MPa}$
Natezna trdnost:	$f_t = 0,18 \text{ MPa}$
Modul elastičnosti:	$G = 400 \text{ MPa}$
Stružni modul:	$E = 3000 \text{ MPa}$
Duktilnost zidov:	$\mu = 1,5$

8.3 Oboki

Oboki, ki se pojavljajo pretežno v kleti in nad pritličjem, so zidani v kamnu in tudi v opeki. Glede na dejstvo, da je na več mestih odpadel omet, je struktura obokov lepo vidna. V glavnem niso močnejše poškodovani, tako da so sposobni za prevzem vertikalnih obremenitev. Pri ciklični horizontalni obremenitvi, ki nastopi pri delovanju potresa pa je potrebno dodati konstruktivne elemente, ki so sposobni prevzeti natezne obremenitve.

8.4 Leseni stropi

Sonde v lesenih stropnih konstrukcijah so pokazale, da je sestava stropov dokaj različna. Posamezni stropovi so bili v ne tako davni preteklosti že sanirani, vendar so pretežno le dodajali stropnike med obstoječe. Pozamezni stropniki so močno dotrajani – trhli, pretežno gre tu za stopove na podstrešju, kjer je v preteklosti večkrat zamakalo. Ker je potrebno koncept konstruktivne prenove zastaviti enovito, so redki še ustrezni stropovi zaradi neprimerljive togosti z AB ploščami prav tako neustrezni za nadaljnjo uporabo. Tako smo mnenja, da je potrebno vse lesene stropove v smislu zagotavljanja potresne varnosti zgradbe kot celote, zamenjati z novimi AB ploščami.

8.5 Leseno ostrešje

Lesni elementi ostrešja so na podstrešju prosto dostopni, tako da posebno sondiranje ni bilo potrebno. V sklopu preiskav smo natančno pregledali lesene elemente ostrešja povsod tam, kjer je v preteklosti zamakalo zaradi poškodovane kritine. Povezniki so na posameznih mestih tudi ojačeni z jeklenimi vrvmi, kar je »neobičajen« ukrep. V smislu izkoristka velikega volumna podstreha je smiselna zamenjava lesenega ostrešja z jekleno konstrukcijo ostrešja, kjer se bodo obtežbe strehe prenašale pretežno na obodne zunanje zidove.

8.6 Seizmična analiza

Delež nosilnih zidov v pritličju v vzdolžni smeri je 8,51%, v prečni pa 13,66%, v nadstropju v vzdolžni smeri 8,61% in v prečni smeri 9,73%. Ocenjujemo, da je količina in tudi razporeditev zidov v nadstropju ustrezna, v pritličju pa je kljub večjemu številu zidov razpored neustrezen, saj vsi zidovi niso obremenjeni s primerno lastno težo konstrukcije, vsled česar je prisotna velika ekscentričnost med masnim in togostnim težiščem etaže.

Zahtevani in doseženi koeficienti potresne odpornosti:

Glavni trg 2 Novo Mesto	Zahteve EC 8 BSC	Dosežen SRC _{id} Smer X	Dosežen SRC _{id} Smer Y
Pritličje obstoječe	0,292	0,208	0,240
Pritličje sanirano	0,292	0,293	0,389
Nadstropje obstoječe	0,292	0,257	0,292
Nadstropje sanirano	0,292	0,331	0,366

Seizmična analiza objekta je pokazala, da pritličje in nadstropje že v obstoječem stanju ne ustrežata projektiranim kriterijem po EC8. Tako menimo, da je injektiranje pritličja in nadstropja nujen ukrep. Ob upoštevanju injektiranih zidov, pritličje in nadstropje izpolnjujeta kriterije po EC8 (glej priloženo seizmično analizo).

Tako so predvideni naslednji sanacijski posegi:

- linijsko injektiranje razpok v »obokih« kleti in pritličja s cementno injekcijsko maso in sistematično injektiranje kamnitih zidov v vseh etažah s cementno injekcijsko maso. Pogoji za injektiranje je, da zidovi sprejmejo več kot 40 l injekcijske mase na 1 m³ zidu,
- zazidava niš v kamnitih in opečnih zidovih s polno opeko in injektiranjem kontaktov,
- rušitev obstoječih lesenih sten v nadstropju in podstrešju,

- rušitev obstoječih lesenih stropov v vseh etažah in na tem mestu izvedba novih AB plošč. Debelina plošč znaša $d = 15$ cm,
- utrditev obokov nad pritličjem z armiranim lahkim betonom in armiranim estrihom v debelini min 10 cm,
- medsebojno povezovanje novih AB plošč in armiranih estrihov s sidri RA Ø20/1,2 m,
- izvedba enostranskih horizontalnih jeklenih vezi GA Ø24 v višini stropne plošče nad pritličjem in prečno povezovanje zunanjih nosilnih kamnitih zidov z etažno AB ploščo s sidri GA Ø16/1,2 m,
- izvedba horizontalne AB vezi nad nosilnimi zidovi v 2. nadstropju in vertikalno sidranje vezi in plošče v masivno kamnito in opečno zidovje z rebrastimi sidri RA Ø20/1,0 m,
- rušitev obstoječega ostrešja in izvedba nove jeklene nosilne konstrukcije ostrešja v skladu z EC standardi in lesenih leg ter špirovcev,
- popravilo ometov in zidarsko popravilo ostalih poškodb,
- ureditev ustreznega odvodnjavanja iz okolnega terena.

V primeru navedenih gradbenih in sanacijskih posegov, bo objekt sposoben prenesti s predpisi predviden potres na tem območju brez bistvenih poškodb ali rušitev.



Izdelal:

Dušan Remic, u.d.i.g.

Glavni trg 2 Novo mesto
Gradbena konstrukcija
ocena stroškov rekonstrukcije

zap. št	opis del	enota	kol	cena na enoto v EUR	cena
Groba gradbena dela - rekonstrukcija objekt					
1	Ročno in strojno rušenje lesene strešne konstrukcije v celoti z odvozom na trajno deponijo gradbenega materiala, obračun po kvadratnem metru tlorisne projekcije.	m ²	725	12,64 €	9.164,00 €
2	Ročno in strojno rušenje lesene stropne konstrukcije nad 1. in 2. nadstropjem v celoti z odvozom na trajno deponijo gradbenega materiala, obračun po kvadratnem metru tloris.	m ²	1200	7,10 €	8.520,00 €
3	Ročna odstranitev nasipov nad oboki z nakladanjem na kamion in odvozom na trajno deponijo gradbenih materialov	m ³	350	29,25 €	10.237,50 €
4	Odstranitev tlakov v pritličju do predpisane globine, nakladanje na kamion in odvoz v trajno deponijo gradbenih materialov	m ³	600	7,78 €	4.668,00 €
5	Betoniranje armiranobetonskih konstrukcij C25/30 AB nosilci, vezi in preklade, prereza nad 0,30 m ³ /m ¹ -m ² , obračun po m ³ ;	m ³	45	115,92 €	5.216,40 €
6	Dobava, krivljenje in polaganje srednje komplicirane rebraste armature S500 za AB elemente, obračun po kilogramu;				
a	armatura do fi 12 mm	kg	11000	1,10 €	12.100,00 €
b	armatura fi 12 in več	kg	14500	0,87 €	12.615,00 €
c	Dobava in polaganje srednje komplicirane armature iz armaturnih mrež S500 obračun po kilogramu;	kg	24000	0,92 €	22.080,00 €
7	Betoniranje armiranobetonskih konstrukcij C25/30 AB plošča nad 1. in 2. nadstropjem prereza 0,10-0,15 m ³ /m ¹ -m ² , obračun po m ³ ;	m ³	195	114,91 €	22.407,45 €
8	Opaž armiranobetonske plošče nad pritličjem debeline 15 cm, višina podpiranja do 3 m', obračun po kvadratnem metru; v ceno upoštevani tudi zaključki opaža plošče v višini 0,2 m	m ²	1200	15,34 €	18.408,00 €
9	Izdelava armiranobetonskega estriha debeline 10 cm nad obstoječimi oboki kleti, pritličja in nadstropja, beton C25/30, vključno z vgradnjo jeklenih moznikov (5 kosov/m ²), vključni vsi transporti in pomožna dela, obračun po m ² ;	m ³	60	88,28 €	5.296,80 €
10	Izdelava enostranskih protipotresnih jeklenih vezi fi 24 mm, vključno z izsekavanjem utorov, vrtanjem lukenj, napenjanjem vezi, vgradnjo sidrnih plošč, antikorozijsko zaščito vseh jeklenih elementov z dvakratnim epoksidnim premazom, rabiciranjem in zametavanjem vezi.	m'	525	118,00 €	61.950,00 €
11	Vgradnja jeklenih rebrastih sider fi 20 mm in dolžine 150 do 200 cm preko notranjih nosilnih zidov v višini novih armiranobetonskih plošč oziroma ojačilnih estrihov, predhodno prevrtavanjem zidov, vsi transporti in pomožna dela, obračun po komadu;	kom	350	15,81 €	5.533,50 €
12	Vgradnja jeklenih gladkih sider fi 20 mm, dolžine 120 cm, v obodne zidove objekta, zaradi njihove povezave z obstoječimi armiranobetonskimi ploščami, s predhodnim prevrtavanjem zidov, montažo sidrnih plošč, transporti in pomožnimi deli, obračun po komadu.	kom	435	48,12 €	20.932,20 €
13	Sistematično injektiranje kamnitih in mešanih zidov s cementno silikatno injekcijsko maso s <u>hidrofobnim dodatkom</u> , vključno z vsemi transporti in pomožnimi deli, obračun po kubičnem metru;	m ³	450	80,76 €	36.342,00 €
14	Sistematično injektiranje kamnitih in mešanih zidov s cementno silikatno injekcijsko maso, vključno z vsemi transporti in pomožnimi deli, obračun po kubičnem metru;	m ³	1010	80,76 €	81.567,60 €
15	Sanacija vlage v opečnih in kamnitih zidovih po penetracijskem postopku z raztopino silikonatov	m ²	200	75,00 €	15.000,00 €

zap. št	opis del	enota	kol	cena na enoto v EUR	cena
16	Utrjevanje opečnih obokov nad kletjo in pritličjem z odstranjevanjem zasipa, čiščenjem zgornje površine obokov in čiščenjem zgornje strani reg, vgradnjo moznikov Ø 14 mm (sider) po načrtu, dobavo in polaganjem armature (do 20 kg/m2), morebitno podpiranje, betoniranjem z lahkim betonom gostote do 1500 kg /m3, upoštevani vsi transporti in vsa pomožna dela za izvedbo pološče; obračun po m2	m ²	750	55,00 €	41.250,00 €
17	Izdelava enostavnejših nosilnih konstrukcije iz Fe profilov - (ostrešje in stopniščne konstrukcije, ograje, rešetke), dimenzij in oblik po projektu, z vsemi sidranji, vroče cinkano, požarna zaščita v skladu s požarno študijo, obračun po kg	kg	36250	4,35 €	157.687,50 €
18	Najem, postavitev in demontaža fasadnih odrov višine do 12 m za dobo šest mesecev. V ceno morajo biti zajeti vsi stroški najema in postavitve, stroški cestnih zapor, občinske takse itd.	m ²	1000	8,10 €	8.100,00 €
19	Izdelava lesene strešne konstrukcije na jekleno konstrukcijo, poraba lesa 0,04 do 0,05 m3/m2, komplet s sidranjem in pozidavanjem, prenos in vsa pomožna dela, lesena konstrukcija zaščiten z insekticidnim premazom, obračun po kvadratnem metru tlorisa zgradbe;	m ²	725	26,64 €	19.314,00 €
20	Dobava kritine in pokrivanje strehe z bobrovci-dvojno, obračun po kvadratnem metru razvite dolžine strehe;	m ²	1080	18,72 €	20.217,60 €
				SKUPAJ:	598.607,55 €

GROBA GRADBENA DELA SKUPAJ	598.607,55 €
-----------------------------------	---------------------

V oceni stroškov niso upoštevani stroški gradbeno obrtniških del, ki so vezani na arhitekturno zasnovo in koncept prenove zgradbe na Glavnem trgu 2 v Novem mestu. DDV ni upoštevan v oceni stroškov.

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.

9 FOTODOKUMENTACIJA

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



003



009



004



010



005



011



008



012

Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor,
sanacije in inženiring

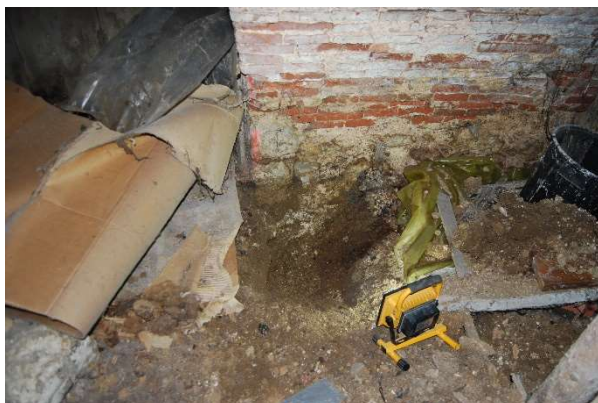
Podmilščakova 11, Ljubljana

tel: 01 438 19 40, fax 01 438 19 45, GSM: 031 441 544

e-mail: info@grad-art.si, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



013



018



015



020



016



021



017



022

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



023



028



024



029



026



030



027



031

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



032



036



033



037



034



038



035



039

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

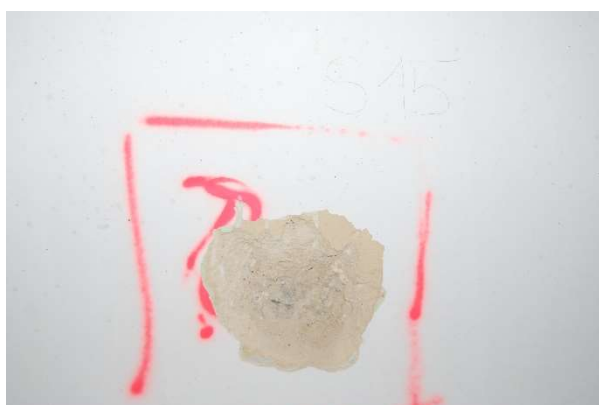
d.o.o.



040



045



041



046



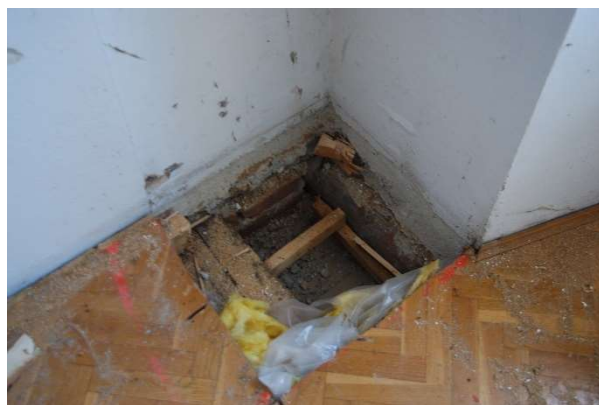
043



047



044



049

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



050



053



054



051



055



052



056

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



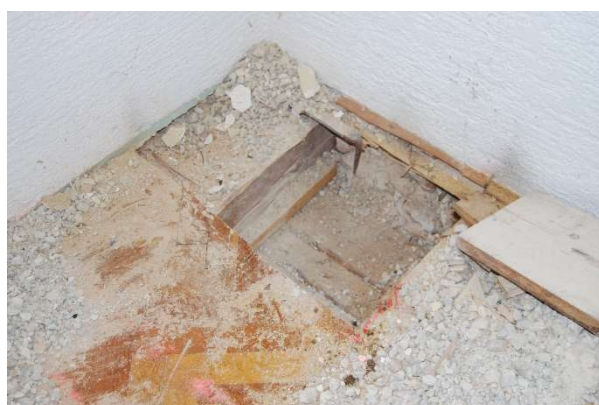
057



064



058



065



059



066



062



067

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



068



072



069



073



070



074



071



075

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



076



082



079



083



080



084



0081



085

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, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.



086



090



087



095



088



098



089



Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor,
sanacije in inženiring

Podmilščakova 11, Ljubljana

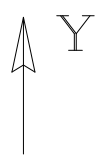
tel: 01 438 19 40, fax 01 438 19 45, GSM: 031 441 544

e-mail: info@grad-art.si, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

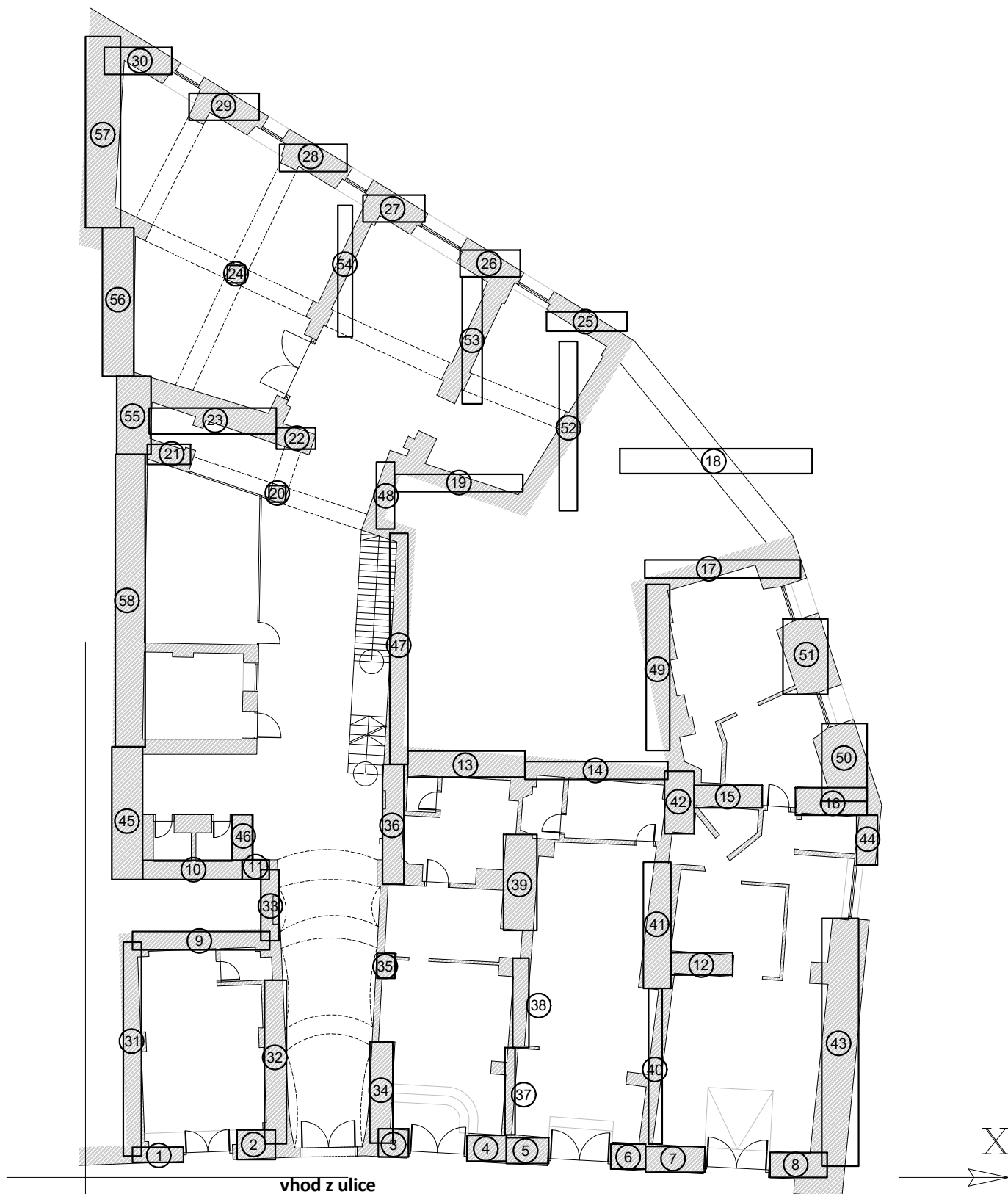
d.o.o.

10 SEIZMIČNA ANALIZA



OZNAKE ZIDOV:

Glavni trg 2 - pritličje, obstoječe stanje



Glavni trg 2 – obtežbe:

A	streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ$-42°)							$\alpha =$	42 °
	kritina + letve							=	0,65 kN/m ²
	dvojne letve							=	0,10 kN/m ²
	termoizolacija				0,2	x	1	=	0,20 kN/m ²
	špirovci	0	x	0,12	x	0,2	x	6	= 0,13 kN/m ²
	podkonstrukcija							=	0,10 kN/m ²
	sneg							=	0,00 kN/m ²
								q	= 1,18 kN/m²
							q / cos α	=	1,59 kN/m²
B	medetažna konstrukcija - opečni obok - sonda S8, S10, S13, S31								
	finalni tlak - parket				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	nasutje + lege				0,20	x	20	=	4,00 kN/m ²
	kamnit/opečni obok				0,2	x	24	=	3,60 kN/m ²
	30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m ²
							q	=	8,62 kN/m²
C	medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S14								
	finalni tlak - AB plošča + teraco				0,10	x	25	=	2,50 kN/m ²
	nasutje				0,1	x	20	=	1,00 kN/m ²
	stropniki				0,2	x	7	=	1,26 kN/m ²
	omet				0	x	16	=	0,32 kN/m ²
	30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m ²
							q	=	5,68 kN/m²
D	medetažna konstrukcija - AB plošča - sonda S16								
	finalni tlak - parket				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	nasutje + lege				0,2	x	20	=	3,00 kN/m ²
	AB plošča				0,2	x	25	=	4,00 kN/m ²
	omet				0	x	16	=	0,32 kN/m ²
								=	0,60 kN/m ²
							q	=	8,34 kN/m²
E	medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S18								
	finalni tlak - parket				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	letve							=	0,10 kN/m ²
	lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	stropniki	0	x	0,18	/	1,1	x	7	= 0,21 kN/m ²
	lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m ²
	omet				0	x	16	=	0,32 kN/m ²
								=	0,60 kN/m ²
							q	=	2,07 kN/m²

F medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S19

finalni tlak - parket	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
lesen oboj	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
nasutje + lege	0,1	x	20	=	2,00 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,26 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 4,60 kN/m²

G medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S21

finalni tlak - parket	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
lesen oboj	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
nasutje + lege	0,2	x	20	=	3,00 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,26 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 5,60 kN/m²

H medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S22

finalni tlak - parket				0	x	7	=	0,21 kN/m2
lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m2
stropniki	0	x	0,2	/	0,9	x	7	= 0,28 kN/m2
nasutje				0,2	x	20	=	3,00 kN/m2
lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m2
omet				0	x	16	=	0,32 kN/m2
30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m2
							q	= 4,83 kN/m2

I medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S26

tlaki	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
leseni stropniki	0,2	x	7	=	1,54 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 3,90 kN/m²

J medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S27

zaključni sloj - tlakovci	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
nasutje	0	x	20	=	0,80 kN/m ²
AB plošča	0,2	x	25	=	4,00 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 7,16 kN/m²

K medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S28, S29

zaključni sloj - tlakovci	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
nasutje	0	x	20	=	0,60 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,05 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²

30% q = 2,00 kN/m ²	=	0,60 kN/m ²
	q	= 4,01 kN/m²

L konstrukcija stopnic

obloga	0,1	x	16	=	0,80 kN/m ²
AB plošča	0,3	x	25	=	6,25 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 3,00 kN/m ²				=	0,90 kN/m ²
	q			=	8,27 kN/m²

specifična teža opečnega zidovja: $\gamma = 16 \text{ kN/m}^3$

specifična teža opečnega zidovja -*polna opeka: $\gamma = 22 \text{ kN/m}^3$

specifična teža kamnitega zidovja: $\gamma = 24 \text{ kN/m}^3$

Obtežbe na posamezne zidove v pritličju

Zidovi 1 do 8

streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ\text{--}42^\circ$)	5,30	x	1,59	=	8,41 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I, I)	1,50	x	4,01	=	6,02 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,70	x	2,40	x	24,00 = 40,32 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)	1,50	x	5,60	=	8,40 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,70	x	2,40	x	24,00 = 40,32 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	1,50	x	8,62	=	12,93 kN/m
zid v pritličju x 0,8	0,85	x	1,44	x	24,00 = 29,38 kN/m
					151,77 kN/m

Zid 9

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I, I)	1,50	x	4,01	=	6,02 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,20	x	8,62	=	10,34 kN/m
zid v II. nadstropju	0,65	x	3,00	x	24,00 = 46,80 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)	1,50	x	5,60	=	8,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,20	x	8,62	=	10,34 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,75	x	2,40	x	24,00 = 43,20 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,70	x	8,62	=	23,27 kN/m
zid v pritličju x 0,8	0,75	x	1,44	x	24,00 = 25,92 kN/m
					174,30 kN/m

Zidovi 10 do 11

streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ\text{--}42^\circ$)	5,30	x	1,59	=	8,41 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,70	x	8,62	=	14,65 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,6	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,70	x	8,62	=	14,65 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,6	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v pritličju	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					151,68 kN/m

Zid 12

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,36	x	2,70	x	24,00 = 23,33 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,50	x	5,68	=	8,52 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)	1,50	x	2,07	=	3,10 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,75	x	2,40	x	24,00 = 43,20 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	3,50	x	8,62	=	30,17 kN/m
zid v pritličju x 0,7	0,70	x	1,26	x	24,00 = 21,17 kN/m
					141,52 kN/m

Zid 13

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,10	x	4,01	=	4,41 kN/m
stopniščna konstrukcija	1,00	x	8,27	=	8,27 kN/m
zid v II. nadstropju	0,75	x	3,00	x	24,00 = 54,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,10	x	5,68	=	6,25 kN/m
stopniščna konstrukcija	1,00	x	8,27	=	8,27 kN/m
zid v I. nadstropju	0,75	x	3,00	x	24,00 = 54,00 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m

zid v pritličju	0,75	x	1,80	x	24,00	=	32,40 kN/m
							176,22 kN/m

Zid 14

medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,50	x	8,62	=	21,55 kN/m		
zid v pritličju	0,60	x	1,80	x	24,00	=	25,92 kN/m
					47,47 kN/m		

Zidovi 15 do 16

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	2,60	x	4,01	=	10,43 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,75	x	2,40	x	24,00 = 43,20 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,60	x	5,68	=	14,77 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	1,05	x	1,60	x	24,00 = 40,32 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (D)	1,00	x	8,34	=	8,34 kN/m
zid v pritličju	0,75	x	1,80	x	24,00 = 32,40 kN/m
					158.07 kN/m

Zid 17

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,10	x	4,01	=	4,41 kN/m
stopniščna konstrukcija	1,00	x	8,27	=	8,27 kN/m
zid v II. nadstropju	0,75	x	3,00	x	24,00 = 54,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,00	x	4,01	=	4,01 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)	2,00	x	7,16	=	14,32 kN/m
zid v II. nadstropju	0,65	x	3,00	x	22,00 = 42,90 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,00	x	5,68	=	5,68 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	3,00	x	22,00 = 46,20 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B, D)	1,10	x	8,62	=	9,48 kN/m
zid v pritličju	0,70	x	1,80	x	22,00 = 27,72 kN/m
					234.23 kN/m

Zid 18

streha + ostrešje (a = 37°-42°)		5,00	x	1,59	=	7,94 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00	= 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)		2,30	x	7,16	=	16,47 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,50	x	2,70	x	22,00	= 29,70 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)		3,00	x	8,62	=	25,86 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,65	x	2,70	x	22,00	= 38,61 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)		2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v pritličju	0,80	x	1,80	x	22,00	= 31,68 kN/m
						173.49 kN/m

Zidovi 19, 22 do 23

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	3,00	x	1,59	=	4,76 kN/m		
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00	=	6,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (I)	1,50	x	0,00	=	0,00 kN/m		
zid v II. nadstropju	0,80	x	4,00	x	22,00	=	70,40 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m		
zid v pritličju	0,70	x	3,20	x	22,00	=	49,28 kN/m
							147,68 kN/m

Zidovi 20 do 21

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	1,00	x	3,90	=	3,90 kN/m

zid v I. nadstropju x 0,2	0,50	x	0,60	x	22,00	=	6,60 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)			1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v pritličju x 0,2	0,70	x	0,64	x	22,00	=	9,86 kN/m
							32,15 kN/m

Zid 24

medetažna konstr. nad pritličjem (B)			3,50	x	8,62	=	30,17 kN/m
zid v pritličju x 0,2	0,70	x	0,64	x	22,00	=	9,86 kN/m
							40,03 kN/m

Zidovi 25 do 30

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			4,00	x	1,59	=	6,35 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00	=	6,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (I)			1,50	x	0,00	=	0,00 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	1,00	x	3,20	x	22,00	=	70,40 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)			2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v pritličju x 0,8	0,90	x	2,56	x	24,00	=	55,30 kN/m
							155,29 kN/m

Zid 31

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			2,50	x	1,59	=	3,97 kN/m
zid v podstrešju	0,70	x	3,00	x	24,00	=	50,40 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)			2,50	x	3,90	=	9,75 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00	=	50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (H)			2,50	x	4,83	=	12,08 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00	=	50,40 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)			2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v pritličju	0,70	x	1,80	x	24,00	=	30,24 kN/m
							224,47 kN/m

Zidovi 32 do 39

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)			4,50	x	3,90	=	17,55 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00	=	45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)			4,50	x	5,60	=	25,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00	=	45,36 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)			4,00	x	8,62	=	34,48 kN/m
zid v pritličju	0,75	x	1,80	x	24,00	=	32,40 kN/m
							200,35 kN/m

Zidovi 40 do 42

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)			2,40	x	3,90	=	9,36 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)			1,00	x	4,01	=	4,01 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00	=	45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F)			2,40	x	4,60	=	11,04 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)			3,00	x	2,07	=	6,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00	=	45,36 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)			4,50	x	8,62	=	38,79 kN/m
zid v pritličju	0,80	x	1,80	x	24,00	=	34,56 kN/m
							194,68 kN/m

Zidovi 43 do 44

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			4,00	x	1,59	=	6,35 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00	=	6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)			3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00	=	45,36 kN/m

medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)	3,00	x	2,07	=	6,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,50	x	8,62	=	21,55 kN/m
zid v pritličju	1,20	x	1,80	x	24,00 = 51,84 kN/m
					179,57 kN/m

Zid 45

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	1,00	x	1,59	=	1,59 kN/m
zid v podstrešju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v pritličju	1,00	x	1,80	x	24,00 = 43,20 kN/m
					221,85 kN/m

Zid 46

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v pritličju	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					156,90 kN/m

Zidovi 47 do 48

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	6,00	x	1,59	=	9,52 kN/m
AB venec v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)	2,00	x	3,90	=	7,80 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,65	x	2,40	x	22,00 = 34,32 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,00	x	5,68	=	11,36 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,65	x	2,40	x	22,00 = 34,32 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	3,50	x	8,62	=	30,17 kN/m
zid v pritličju	0,65	x	1,80	x	24,00 = 28,08 kN/m
					161,57 kN/m

Zid 49

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	5,50	x	4,01	=	22,06 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,25	x	2,70	x	22,00 = 14,85 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	5,50	x	5,68	=	31,24 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,40	x	2,70	x	22,00 = 23,76 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	3,50	x	8,62	=	30,17 kN/m
zid v pritličju	0,40	x	1,80	x	24,00 = 17,28 kN/m
					142,53 kN/m

Zidovi 50 do 51

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	5,00	x	1,59	=	7,94 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	3,00	x	5,68	=	17,04 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m

medetažna konstr. nad pritličjem (B)	3,50	x	8,62	=	30,17 kN/m
zid v pritličju	1,50	x	1,80	x	24,00 = 64,80 kN/m
					228,70 kN/m

Zid 52

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)	3,00	x	3,90	=	11,70 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	2,00	x	3,90	=	7,80 kN/m
zid v II. nadstropju	0,75	x	3,00	x	22,00 = 49,50 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v I. nadstropju	0,75	x	3,00	x	22,00 = 49,50 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	4,00	x	8,62	=	34,48 kN/m
zid v pritličju	0,60	x	1,80	x	22,00 = 23,76 kN/m
					197,15 kN/m

Zidovi 53 do 54

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	5,00	x	3,90	=	19,50 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,95	0,50	x	3,80	x	22,00 = 41,80 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	4,00	x	8,62	=	34,48 kN/m
zid v pritličju	0,60	x	1,80	x	22,00 = 23,76 kN/m
					122,71 kN/m

Zidovi 55 do 57

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	3,00	x	1,59	=	4,76 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	3,50	x	3,90	=	13,65 kN/m
zid v I. nadstropju	0,60	x	4,00	x	24,00 = 57,60 kN/m
medetažna konstr. nad pritličjem (B)	4,00	x	8,62	=	34,48 kN/m
zid v pritličju	1,15	x	1,80	x	24,00 = 49,68 kN/m
					160,17 kN/m

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	400,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	1,00	90,00	2600,00
3	opečni zid	0,12	2,50	300,00	5000,00
4	kamen	1,50	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	400,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,83	90,00	2600,00
3	opečni zid	0,10	2,08	300,00	5000,00
4	kamen	1,25	12,50	400,00	6000,00
5	nov beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE ZIDOV V PRITLIČJU in OBTEŽBE ZIDOV

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	g _i (kN/m)	L (m)	G _i (MN)	σ _i (MPa)
1	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	151,77	2,50	0,379	0,448
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	151,77	4,00	0,607	0,485
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	151,77	3,60	0,546	0,582
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	151,77	2,30	0,349	0,308
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	151,77	2,50	0,379	0,314
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	151,77	2,10	0,319	0,333
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	151,77	3,00	0,455	0,270
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	151,77	3,00	0,455	0,289
9	2,80	4,55	0,61	3,84	7,85	174,30	4,55	0,793	0,286
10	2,80	3,31	0,64	3,55	10,20	151,68	3,30	0,501	0,238
11	2,80	0,89	0,65	5,65	10,21	151,68	0,90	0,137	0,235
12	2,80	2,05	0,74	20,45	7,09	141,52	3,30	0,467	0,306
13	2,80	3,89	0,87	12,64	13,71	176,22	3,90	0,687	0,204
14	2,80	4,74	0,60	16,95	13,50	47,47	4,75	0,225	0,079
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	158,07	2,80	0,443	0,262
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	158,07	2,95	0,466	0,215
17	2,80	5,20	0,60	21,14	20,19	234,23	5,20	1,218	0,390
18	2,80	6,38	0,83	20,92	23,76	173,49	8,30	1,440	0,272
19	2,80	4,26	0,58	12,39	23,04	148,58	4,30	0,639	0,260
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	32,15	3,30	0,106	0,351
21	2,80	1,43	0,67	2,77	23,99	32,15	2,80	0,090	0,094
22	2,80	1,30	0,71	6,98	24,51	148,58	2,30	0,342	0,370
23	2,80	4,22	0,85	4,23	25,09	148,58	4,30	0,639	0,177
24	2,80	0,60	0,58	5,01	29,96	40,03	4,30	0,172	0,495
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	155,29	3,30	0,512	0,303
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	155,29	3,60	0,559	0,313
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	155,29	3,30	0,512	0,279
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	155,29	3,30	0,512	0,255
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	155,29	3,35	0,520	0,248
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	155,29	3,20	0,497	0,247
31	2,80	0,60	7,09	1,56	4,26	224,47	7,10	1,594	0,375
32	2,80	0,72	5,43	6,30	3,83	200,35	6,00	1,202	0,306
33	2,80	0,60	2,36	6,12	9,03	200,35	2,35	0,471	0,333
34	2,80	0,76	3,35	9,82	2,82	200,35	4,45	0,892	0,350
35	2,80	0,60	0,83	9,97	7,02	200,35	3,00	0,601	1,202
36	2,80	0,71	3,98	10,21	11,71	200,35	5,10	1,022	0,364
37	2,80	0,34	2,89	14,08	2,86	200,35	3,00	0,601	0,617
38	2,80	0,54	2,97	14,45	5,79	200,35	3,40	0,681	0,427
39	2,80	1,10	3,18	14,42	9,79	200,35	4,50	0,902	0,257
40	2,80	0,45	5,16	18,91	3,69	194,68	5,15	1,003	0,432
41	2,80	0,91	4,19	18,97	8,36	194,68	4,70	0,915	0,240
42	2,80	0,98	2,07	19,70	12,44	194,68	2,50	0,487	0,239
43	2,80	1,23	8,22	25,04	4,49	179,57	9,10	1,634	0,162
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	179,57	3,00	0,539	0,478
45	2,80	1,02	4,40	1,38	12,08	221,85	4,40	0,976	0,218
46	2,80	0,67	1,52	5,20	11,28	156,90	1,50	0,235	0,231
47	2,80	0,60	7,67	10,40	17,53	161,57	7,70	1,244	0,270
48	2,80	0,60	2,22	9,96	22,62	161,57	2,40	0,388	0,291
49	2,80	0,78	5,52	18,99	16,92	142,53	5,60	0,798	0,185
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	228,70	3,20	0,732	0,189
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	228,70	3,70	0,846	0,227
52	2,80	0,60	5,62	16,02	24,92	197,15	6,30	1,242	0,369
53	2,80	0,66	4,21	12,83	27,77	122,71	5,00	0,614	0,221
54	2,80	0,48	4,36	8,62	30,06	122,71	5,80	0,712	0,341
55	2,80	1,14	2,59	1,61	25,28	160,17	2,60	0,416	0,142
56	2,80	1,05	4,92	1,08	29,04	160,17	4,90	0,785	0,152
57	2,80	1,17	6,34	0,58	34,67	160,17	6,40	1,025	0,139

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	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	90,00	2600,00	0,448	0,07	0,83	1,50	2	0,85	0,00	53,74%
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	90,00	2600,00	0,485	0,07	0,83	1,50	2	1,25	0,00	58,15%
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	90,00	2600,00	0,582	0,07	0,83	1,50	2	0,94	0,00	69,85%
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	90,00	2600,00	0,308	0,07	0,83	1,50	2	1,13	0,00	36,97%
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	90,00	2600,00	0,314	0,07	0,83	1,50	2	1,21	0,00	37,68%
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	90,00	2600,00	0,333	0,07	0,83	1,50	2	0,96	0,00	40,02%
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	90,00	2600,00	0,270	0,07	0,83	1,50	2	1,68	0,00	32,45%
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	90,00	2600,00	0,289	0,07	0,83	1,50	2	1,57	0,00	34,74%
9	2,80	4,55	0,61	3,84	7,85	90,00	2600,00	0,286	0,07	0,83	1,50	2	2,78	0,00	34,29%
10	2,80	3,31	0,64	3,55	10,20	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	2	2,10	0,00	28,55%
11	2,80	0,89	0,65	5,65	10,21	90,00	2600,00	0,235	0,07	0,83	1,50	2	0,58	0,00	28,16%
12	2,80	2,05	0,74	20,45	7,09	90,00	2600,00	0,306	0,07	0,83	1,50	2	1,53	0,00	36,71%
13	2,80	3,89	0,87	12,64	13,71	90,00	2600,00	0,204	0,07	0,83	1,50	2	3,38	0,00	24,42%
14	2,80	4,74	0,60	16,95	13,50	90,00	2600,00	0,079	0,07	0,83	1,50	2	2,84	0,00	9,52%
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	90,00	2600,00	0,262	0,07	0,83	1,50	2	1,69	0,00	31,44%
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	90,00	2600,00	0,215	0,07	0,83	1,50	2	2,17	0,00	25,76%
17	2,80	5,20	0,60	21,14	20,19	90,00	2600,00	0,390	0,07	0,83	1,50	2	3,12	0,00	46,85%
18	2,80	6,38	0,83	20,92	23,76	90,00	2600,00	0,272	0,07	0,83	1,50	2	5,30	0,00	32,63%
19	2,80	4,26	0,58	12,39	23,04	90,00	2600,00	0,260	0,07	0,83	1,50	2	2,45	0,00	31,24%
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	90,00	2600,00	0,351	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,00	42,09%
21	2,80	1,43	0,67	2,77	23,99	90,00	2600,00	0,094	0,07	0,83	1,50	2	0,96	0,00	11,25%
22	2,80	1,30	0,71	6,98	24,51	90,00	2600,00	0,370	0,07	0,83	1,50	2	0,92	0,00	44,44%
23	2,80	4,22	0,85	4,23	25,09	90,00	2600,00	0,177	0,07	0,83	1,50	2	3,60	0,00	21,29%
24	2,80	0,60	0,58	5,01	29,96	90,00	2600,00	0,495	0,07	0,83	1,50	2	0,35	0,00	59,35%
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	90,00	2600,00	0,303	0,07	0,83	1,50	2	1,69	0,00	36,36%
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	90,00	2600,00	0,313	0,07	0,83	1,50	2	1,79	0,00	37,55%
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	90,00	2600,00	0,279	0,07	0,83	1,50	2	1,84	0,00	33,46%
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	90,00	2600,00	0,255	0,07	0,83	1,50	2	2,01	0,00	30,55%
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	90,00	2600,00	0,248	0,07	0,83	1,50	2	2,10	0,00	29,79%
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	90,00	2600,00	0,247	0,07	0,83	1,50	2	2,02	0,00	29,58%
31	2,80	0,60	7,09	1,56	4,26	90,00	2600,00	0,375	0,07	0,83	1,50	2	0,00	4,25	44,96%
32	2,80	0,72	5,43	6,30	3,83	90,00	2600,00	0,306	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,93	36,74%
33	2,80	0,60	2,36	6,12	9,03	90,00	2600,00	0,333	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,41	39,95%
34	2,80	0,76	3,35	9,82	2,82	90,00	2600,00	0,350	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,55	42,00%
35	2,80	0,60	0,83	9,97	7,02	400,00	6000,00	1,202	1,25	12,50	1,50	4	0,00	0,50	9,62%
36	2,80	0,71	3,98	10,21	11,71	90,00	2600,00	0,364	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,81	43,65%
37	2,80	0,34	2,89	14,08	2,86	90,00	2600,00	0,617	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,97	74,00%
38	2,80	0,54	2,97	14,45	5,79	90,00	2600,00	0,427	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,60	51,23%
39	2,80	1,10	3,18	14,42	9,79	90,00	2600,00	0,257	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,51	30,80%
40	2,80	0,45	5,16	18,91	3,69	90,00	2600,00	0,432	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,32	51,85%
41	2,80	0,91	4,19	18,97	8,36	90,00	2600,00	0,240	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,81	28,81%
42	2,80	0,98	2,07	19,70	12,44	90,00	2600,00	0,239	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,04	28,63%
43	2,80	1,23	8,22	25,04	4,49	90,00	2600,00	0,162	0,07	0,83	1,50	2	0,00	10,10	19,42%
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	90,00	2600,00	0,478	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,13	57,32%
45	2,80	1,02	4,40	1,38	12,08	90,00	2600,00	0,218	0,07	0,83	1,50	2	0,00	4,48	26,18%
46	2,80	0,67	1,52	5,20	11,28	90,00	2600,00	0,231	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,02	27,74%
47	2,80	0,60	7,67	10,40	17,53	90,00	2600,00	0,270	0,07	0,83	1,50	2	0,00	4,60	32,45%
48	2,80	0,60	2,22	9,96	22,62	90,00	2600,00	0,291	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,33	34,89%
49	2,80	0,78	5,52	18,99	16,92	90,00	2600,00	0,185	0,07	0,83	1,50	2	0,00	4,30	22,25%
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	90,00	2600,00	0,189	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,88	22,62%
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	90,00	2600,00	0,227	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,73	27,22%
52	2,80	0,60	5,62	16,02	24,92	90,00	2600,00	0,369	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,37	44,23%
53	2,80	0,66	4,21	12,83	27,77	90,00	2600,00	0,221	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,78	26,52%
54	2,80	0,48	4,36	8,62	30,06	90,00	2600,00	0,341	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,09	40,93%
55	2,80	1,14	2,59	1,61	25,28	90,00	2600,00	0,142	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,94	16,99%
56	2,80	1,05	4,92	1,08	29,04	90,00	2600,00	0,152	0,07	0,83	1,50	2	0,00	5,15	18,29%
57	2,80	1,17	6,34	0,58	34,67	90,00	2600,00	0,139	0,07	0,83	1,50	2	0,00	7,39	16,64%
Površina zidov v X smeri =								47,38 %							
Površina zidov v Y smeri =								76,08 %							
													54,80	87,99	

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient:	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,106
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,104
Faktor obnašanja konstrukcije	$q = 1,500$	$BSC = ((a_g * S * \gamma_1 * 2,5)/q)$		
Faktor pomembnosti objekta	$\gamma_1 = 1,000$	BSC = 0,292	Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,235
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,271
			SRC_{idx} = 0,208	
			SRC_{idy} = 0,240	

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	8,833 MN
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	10,163 MN

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 _{xei}	K _{yei}	C _r	b _x	b _y	H _{usxi}	H _{usyi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}
1	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	90,00	2600,00	0,448	0,07	0,83	1,50	26,24	17,16	0,90	1,10	1,50	0,1284	0,0942	0,1293	0,0382
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	90,00	2600,00	0,485	0,07	0,83	1,50	37,36	35,26	0,90	1,10	1,50	0,1965	0,1441	0,1411	0,1083
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	90,00	2600,00	0,582	0,07	0,83	1,50	21,61	20,97	0,90	1,10	1,50	0,1597	0,1171	0,0616	0,0567
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	90,00	2600,00	0,308	0,07	0,83	1,50	28,07	24,52	0,90	1,10	1,50	0,1465	0,1075	0,1073	0,0702
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	90,00	2600,00	0,314	0,07	0,83	1,50	30,31	26,18	0,90	1,10	1,50	0,1575	0,1155	0,1226	0,0756
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	90,00	2600,00	0,333	0,07	0,83	1,50	22,91	20,34	0,90	1,10	1,50	0,1277	0,0937	0,0815	0,0588
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	90,00	2600,00	0,270	0,07	0,83	1,50	44,36	36,31	0,90	1,10	1,50	0,2065	0,1514	0,2243	0,0974
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	90,00	2600,00	0,289	0,07	0,83	1,50	41,26	33,51	0,90	1,10	1,50	0,1983	0,1454	0,2080	0,0916
9	2,80	4,55	0,61	3,84	7,85	90,00	2600,00	0,286	0,07	0,83	1,50	73,53	46,21	0,90	1,10	1,50	0,3480	0,2552	0,8473	0,1134
10	2,80	3,31	0,64	3,55	10,20	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	55,21	36,12	0,90	1,10	1,50	0,2453	0,1799	0,4228	0,0812
11	2,80	0,89	0,65	5,65	10,21	90,00	2600,00	0,235	0,07	0,83	1,50	12,14	10,16	0,90	1,10	1,50	0,0675	0,0495	0,0313	0,0228
12	2,80	2,05	0,74	20,45	7,09	90,00	2600,00	0,306	0,07	0,83	1,50	38,81	29,04	0,90	1,10	1,50	0,1969	0,1444	0,2165	0,0786
13	2,80	3,89	0,87	12,64	13,71	90,00	2600,00	0,204	0,07	0,83	1,50	89,11	69,59	0,90	1,10	1,50	0,3708	0,2719	0,7210	0,1611
14	2,80	4,74	0,60	16,95	13,50	90,00	2600,00	0,079	0,07	0,83	1,50	75,39	46,77	0,90	1,10	1,50	0,2295	0,1683	0,3453	0,0437
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	90,00	2600,00	0,262	0,07	0,83	1,50	61,96	52,49	0,90	1,10	1,50	0,2046	0,1500	0,3433	0,1133
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	90,00	2600,00	0,215	0,07	0,83	1,50	79,83	71,55	0,90	1,10	1,50	0,2434	0,1785	0,4121	0,1580
17	2,80	5,20	0,60	21,14	20,19	90,00	2600,00	0,390	0,07	0,83	1,50	82,88	51,33	0,90	1,10	1,50	0,4456	0,3268	1,2023	0,1387
18	2,80	6,38	0,83	20,92	23,76	90,00	2600,00	0,272	0,07	0,83	1,50	141,06	106,79	0,90	1,10	1,50	0,6509	0,4774	2,2104	0,2876
19	2,80	4,26	0,58	12,39	23,04	90,00	2600,00	0,260	0,07	0,83	1,50	64,92	39,11	0,90	1,10	1,50	0,2965	0,2174	0,6680	0,0904
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	90,00	2600,00	0,351	0,07	0,83	1,50	5,31	5,31	0,90	1,10	1,10	0,0413	0,0413	0,0130	0,0130
21	2,80	1,43	0,67	2,77	23,99	90,00	2600,00	0,094	0,07	0,83	1,50	23,16	17,08	0,90	1,10	1,50	0,0812	0,0596	0,0409	0,0191
22	2,80	1,30	0,71	6,98	24,51	90,00	2600,00	0,370	0,07	0,83	1,50	21,80	17,06	0,90	1,10	1,50	0,1289	0,0945	0,0881	0,0481
23	2,80	4,22	0,85	4,23	25,09	90,00	2600,00	0,177	0,07	0,83	1,50	95,26	73,66	0,90	1,10	1,50	0,3759	0,2757	0,7571	0,1535
24	2,80	0,60	0,58	5,01	29,96	90,00	2600,00	0,495	0,07	0,83	1,50	5,73	5,57	0,90	1,10	1,50	0,0551	0,0404	0,0150	0,0145
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	90,00	2600,00	0,303	0,07	0,83	1,50	83,80	72,85	0,90	1,10	1,50	0,2172	0,1593	0,5789	0,1381
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	90,00	2600,00	0,313	0,07	0,83	1,50	87,90	82,63	0,90	1,10	1,50	0,2325	0,1705	0,4649	0,2082
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	90,00	2600,00	0,279	0,07	0,83	1,50	90,51	85,00	0,90	1,10	1,50	0,2282	0,1674	0,4671	0,2033
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	90,00	2600,00	0,255	0,07	0,83	1,50	99,36	93,19	0,90	1,10	1,50	0,2410	0,1768	0,5306	0,2136
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	90,00	2600,00	0,248	0,07	0,83	1,50	103,53	97,03	0,90	1,10	1,50	0,2484	0,1822	0,5658	0,2196
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	90,00	2600,00	0,247	0,07	0,83	1,50	99,50	93,31	0,90	1,10	1,50	0,2383	0,1748	0,5225	0,2100
31	2,80	0,60	7,09	1,56	4,26	90,00	2600,00	0,375	0,07	0,83	1,50	69,98	113,43	0,90	1,50	1,10	0,4378	0,5970	0,1880	2,2212
32	2,80	0,72	5,43	6,30	3,83	90,00	2600,00	0,306	0,07	0,83	1,50	73,45	104,37	0,90	1,50	1,10	0,3714	0,5065	0,1965	1,4737
33	2,80	0,60	2,36	6,12	9,03	90,00	2600,00	0,333	0,07	0,83	1,50	23,27	36,40	0,90	1,50	1,10	0,1385	0,1889	0,0606	0,2380

6 POTRESNA ANALIZA

34	2,80	0,76	3,35	9,82	2,82	90,00	2600,00	0,350	0,07	0,83	1,50	49,03	66,89	0,90	1,50	1,10	0,2547	0,3474	0,1404	0,6190
35	2,80	0,60	0,83	9,97	7,02	400,00	6000,00	1,202	1,25	12,50	1,50	26,99	36,50	0,90	1,50	1,10	0,5251	0,7161	0,1167	0,1613
36	2,80	0,71	3,98	10,21	11,71	90,00	2600,00	0,364	0,07	0,83	1,50	51,77	74,18	0,90	1,50	1,10	0,2855	0,3893	0,1452	0,8180
37	2,80	0,34	2,89	14,08	2,86	90,00	2600,00	0,617	0,07	0,83	1,50	8,72	25,42	0,90	1,50	1,10	0,1248	0,1702	0,0188	0,1615
38	2,80	0,54	2,97	14,45	5,79	90,00	2600,00	0,427	0,07	0,83	1,50	23,95	41,67	0,90	1,50	1,10	0,1737	0,2368	0,0637	0,3527
39	2,80	1,10	3,18	14,42	9,79	90,00	2600,00	0,257	0,07	0,83	1,50	79,38	92,04	0,90	1,50	1,10	0,3095	0,4220	0,2461	0,7089
40	2,80	0,45	5,16	18,91	3,69	90,00	2600,00	0,432	0,07	0,83	1,50	29,36	61,63	0,90	1,50	1,10	0,2539	0,3462	0,0776	0,8890
41	2,80	0,91	4,19	18,97	8,36	90,00	2600,00	0,240	0,07	0,83	1,50	80,19	100,79	0,90	1,50	1,10	0,3270	0,4459	0,2117	0,9744
42	2,80	0,98	2,07	19,70	12,44	90,00	2600,00	0,239	0,07	0,83	1,50	44,28	51,90	0,90	1,50	1,10	0,1746	0,2381	0,1220	0,2572
43	2,80	1,23	8,22	25,04	4,49	90,00	2600,00	0,162	0,07	0,83	1,50	235,15	269,52	0,90	1,50	1,10	0,7477	1,0195	0,5774	3,8662
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	90,00	2600,00	0,478	0,07	0,83	1,50	49,52	55,07	0,90	1,50	1,10	0,1289	0,1758	0,1049	0,2525
45	2,80	1,02	4,40	1,38	12,08	90,00	2600,00	0,218	0,07	0,83	1,50	98,35	118,48	0,90	1,50	1,10	0,3700	0,5045	0,2617	1,1328
46	2,80	0,67	1,52	5,20	11,28	90,00	2600,00	0,231	0,07	0,83	1,50	18,16	24,83	0,90	1,50	1,10	0,0861	0,1174	0,0408	0,0921
47	2,80	0,60	7,67	10,40	17,53	90,00	2600,00	0,270	0,07	0,83	1,50	75,69	122,76	0,90	1,50	1,10	0,4138	0,5643	0,1801	2,3015
48	2,80	0,60	2,22	9,96	22,62	90,00	2600,00	0,291	0,07	0,83	1,50	21,94	34,16	0,90	1,50	1,10	0,1235	0,1684	0,0541	0,2005
49	2,80	0,78	5,52	18,99	16,92	90,00	2600,00	0,185	0,07	0,83	1,50	84,05	114,45	0,90	1,50	1,10	0,3348	0,4566	0,1729	1,2231
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	90,00	2600,00	0,189	0,07	0,83	1,50	287,46	289,89	0,90	1,50	1,10	0,3038	0,4143	0,8500	1,4644
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	90,00	2600,00	0,227	0,07	0,83	1,50	276,13	278,45	0,90	1,50	1,10	0,3131	0,4269	0,9158	1,5444
52	2,80	0,60	5,62	16,02	24,92	90,00	2600,00	0,369	0,07	0,83	1,50	55,44	89,62	0,90	1,50	1,10	0,3444	0,4697	0,1484	1,3894
53	2,80	0,66	4,21	12,83	27,77	90,00	2600,00	0,221	0,07	0,83	1,50	48,94	73,41	0,90	1,50	1,10	0,2307	0,3145	0,1063	0,6772
54	2,80	0,48	4,36	8,62	30,06	90,00	2600,00	0,341	0,07	0,83	1,50	28,13	55,23	0,90	1,50	1,10	0,2064	0,2815	0,0719	0,6544
55	2,80	1,14	2,59	1,61	25,28	90,00	2600,00	0,142	0,07	0,83	1,50	67,04	76,22	0,90	1,50	1,10	0,2079	0,2836	0,1403	0,3196
56	2,80	1,05	4,92	1,08	29,04	90,00	2600,00	0,152	0,07	0,83	1,50	114,33	136,67	0,90	1,50	1,10	0,3734	0,5092	0,2397	1,1273
57	2,80	1,17	6,34	0,58	34,67	90,00	2600,00	0,139	0,07	0,83	1,50	169,81	196,97	0,90	1,50	1,10	0,5191	0,7078	0,3557	1,9364
												3933,35	4157,07							

3933,35 4157,07

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,596$	$X_s = 13,489$
$Y_m = 14,757$	$Y_s = 17,334$
$e_x = -0,893$ m	
$e_y = -2,577$ m	

$M_{tx} = -10,23$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,106
$M_{ty} = -3,47$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,104
$I_x = 447604,9748$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	1,0089 mm
$I_y = 314121,6691$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,9347 mm
$\omega_x = -1,34261E-05$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	3,9685 MN
$\omega_y = -4,55E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	3,8858 MN

6 POTRESNA ANALIZA

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

Max. elastične
deformacije zidov

H _{uABx}	H _{uABy}	δ _{exi} (mm)	δ _{eyi} (mm)	H _{exi}	H _{eyi}	σ ⁱ *Al*xi	σ ⁱ *Al	σ ⁱ *Al*yi	Kyi*xi	Kxi*yi	Kxi*yi ⁻	Kyi*xi ⁻	δ _{x_{ti}}	δ _{y_{ti}}	δ _x =δ _{ex} +δ _{xt}	δ _y =δ _{ey} +δ _{yt}	δ _{exmax}	δ _{eymax}
0,1293	0,0382	4,9299	2,2241	0,0323	0,0169	0,914	0,379	0,284	41,32	19,63	14,69	99,49	0,2227	0,0505	5,1526	2,2746	4,9299	2,2241
0,1411	0,1083	3,7769	3,0724	0,0458	0,0342	3,439	0,607	0,661	199,74	40,68	44,29	1131,63	0,2181	0,0356	3,9950	3,1081	3,7769	3,0724
0,0616	0,0567	2,8493	2,7053	0,0265	0,0199	5,584	0,546	0,627	214,37	24,82	28,50	2191,04	0,2173	0,0149	3,0666	2,7202	2,8493	2,7053
0,1073	0,0702	3,8215	2,8613	0,0345	0,0229	4,647	0,349	0,338	326,37	27,20	26,36	4344,31	0,2197	0,0008	4,0413	2,8621	3,8215	2,8613
0,1226	0,0756	4,0439	2,8881	0,0373	0,0243	5,566	0,379	0,339	383,98	27,06	24,17	5632,52	0,2207	-0,0054	4,2647	2,8827	4,0439	2,8827
0,0815	0,0588	3,5581	2,8894	0,0282	0,0186	5,738	0,319	0,223	366,15	16,00	11,17	6591,35	0,2234	-0,0205	3,7815	2,8688	3,5581	2,8688
0,2243	0,0974	5,0572	2,6813	0,0547	0,0329	8,909	0,455	0,275	710,53	26,82	16,22	13902,22	0,2246	-0,0277	5,2818	2,6536	5,0572	2,6536
0,2080	0,0916	5,0417	2,7326	0,0510	0,0298	10,773	0,455	0,189	792,89	17,17	7,14	18759,83	0,2271	-0,0463	5,2688	2,6863	5,0417	2,6863
0,5839	0,1134	7,9411	2,4549	0,0836	0,0452	3,045	0,793	6,227	177,40	577,39	4533,80	681,03	0,1273	0,0439	8,0684	2,4989	7,9411	2,4549
0,4228	0,0812	7,6581	2,2471	0,0610	0,0354	1,776	0,501	5,106	128,16	563,20	5745,46	454,74	0,0958	0,0453	7,7539	2,2924	7,6581	2,2471
0,0313	0,0228	2,5766	2,2446	0,0134	0,0099	0,771	0,137	1,394	57,42	123,93	1265,25	324,43	0,0957	0,0357	2,6723	2,2803	2,5766	2,2446
0,2165	0,0786	5,5784	2,7060	0,0445	0,0262	9,548	0,467	3,310	593,79	275,04	1949,36	12140,49	0,1376	-0,0317	5,7160	2,6743	5,5784	2,6743
0,5600	0,1611	6,2847	2,3157	0,0942	0,0653	8,685	0,687	9,425	879,41	1221,97	16757,16	11113,29	0,0486	0,0039	6,3334	2,3195	6,2847	2,3157
0,3453	0,0437	4,5795	0,9347	0,0799	0,0430	3,822	0,225	3,044	792,77	1017,75	13738,71	13437,39	0,0515	-0,0158	4,6310	0,9190	4,5795	0,9190
0,3433	0,1133	5,5412	2,1583	0,0664	0,0472	9,439	0,443	5,591	1119,42	782,71	9887,51	23872,17	0,0631	-0,0357	5,6043	2,1226	5,5412	2,1226
0,3859	0,1580	4,8334	2,2077	0,0858	0,0632	11,538	0,466	5,816	1770,26	995,69	12418,26	43801,64	0,0653	-0,0512	4,8987	2,1565	4,8334	2,1565
0,6078	0,1387	7,3340	2,7028	0,0804	0,0462	25,749	1,218	24,590	1085,08	1673,17	33778,36	22938,52	-0,0383	-0,0348	7,2957	2,6680	7,2957	2,6680
0,6509	0,2876	4,6148	2,6929	0,1301	0,0962	30,125	1,440	34,215	2233,97	3351,52	79632,20	46734,67	-0,0863	-0,0338	4,5285	2,6591	4,5285	2,6591
0,5737	0,0904	8,8362	2,3122	0,0605	0,0368	7,913	0,639	14,718	484,40	1495,65	34455,30	5999,60	-0,0766	0,0050	8,7596	2,3172	8,7596	2,3122
0,0130	0,0130	2,4497	2,4497	0,0050	0,0051	0,676	0,106	2,406	33,78	120,32	2728,60	215,09	-0,0717	0,0324	2,3779	2,4821	2,3779	2,4497
0,0409	0,0191	1,7666	1,1177	0,0213	0,0168	0,249	0,090	2,159	47,27	555,68	13329,79	130,77	-0,0893	0,0488	1,6773	1,1665	1,6773	1,1177
0,0881	0,0481	4,0428	2,8217	0,0199	0,0165	2,386	0,342	8,377	119,14	534,28	13096,20	831,99	-0,0964	0,0296	3,9464	2,8513	3,9464	2,8217
0,5737	0,1535	6,0221	2,0834	0,0862	0,0720	2,700	0,639	16,031	311,24	2390,29	59976,38	1315,18	-0,1042	0,0422	5,9180	2,1256	5,9180	2,0834
0,0150	0,0145	2,6188	2,6000	0,0048	0,0054	0,862	0,172	5,157	27,91	171,54	5139,89	139,73	-0,1696	0,0386	2,4492	2,6386	2,4492	2,6000
0,3193	0,1381	3,8102	1,8958	0,0721	0,0670	8,523	0,512	14,548	1211,61	2378,99	67539,16	20151,66	-0,1484	-0,0143	3,6618	1,8815	3,6618	1,8815
0,2954	0,1705	3,3603	2,0637	0,0734	0,0773	7,505	0,559	16,948	1109,29	2665,01	80796,96	14892,23	-0,1743	0,0003	3,1860	2,0640	3,1860	2,0637
0,2988	0,1674	3,3013	1,9689	0,0733	0,0807	5,245	0,512	16,469	869,99	2908,69	93479,25	8904,30	-0,1988	0,0148	3,1026	1,9837	3,1026	1,9689
0,3056	0,1768	3,0758	1,8967	0,0783	0,0896	3,876	0,512	17,330	704,81	3360,26	113636,68	5330,61	-0,2213	0,0270	2,8545	1,9237	2,8545	1,8967
0,3090	0,1822	2,9851	1,8775	0,0792	0,0946	2,394	0,520	18,474	446,55	3676,53	130563,17	2055,20	-0,2441	0,0405	2,7410	1,9180	2,7410	1,8775
0,3056	0,1748	3,0716	1,8729	0,0741	0,0922	0,866	0,497	18,402	162,56	3684,71	136451,66	283,20	-0,2645	0,0535	2,8071	1,9263	2,8071	1,8729
0,1880	0,6693	2,6860	5,9003	0,0829	0,1122	2,485	1,594	6,790	176,90	298,15	1270,26	275,86	0,1755	0,0543	2,8616	5,9546	2,6860	5,9003
0,1965	0,6147	2,6757	5,8890	0,0874	0,1010	7,578	1,202	4,610	657,99	281,68	1080,14	4148,03	0,1812	0,0327	2,8570	5,9217	2,6757	5,8890
0,0606	0,2380	2,6040	6,5388	0,0261	0,0352	2,879	0,471	4,252	222,61	210,12	1897,53	1361,31	0,1115	0,0336	2,7155	6,5723	2,6040	6,5388

6 POTRESNA ANALIZA

0,1404	0,5429	2,8624	8,1175	0,0590	0,0636	8,752	0,892	2,514	656,56	138,26	389,86	6444,90	0,1949	0,0167	3,0573	8,1342	2,8624	8,1175
0,1167	0,1613	4,3218	4,4183	0,0310	0,0347	5,991	0,601	4,220	363,87	189,52	1330,60	3626,98	0,1385	0,0160	4,4603	4,4344	4,3218	4,4183
0,1452	0,5634	2,8051	7,5954	0,0561	0,0704	10,432	1,022	11,966	757,33	606,24	7099,77	7731,67	0,0755	0,0149	2,8806	7,6103	2,8051	7,5954
0,0188	0,1615	2,1551	6,3520	0,0105	0,0237	8,465	0,601	1,718	357,99	24,92	71,22	5041,76	0,1944	-0,0027	2,3495	6,3493	2,1551	6,3493
0,0637	0,3527	2,6597	8,4626	0,0279	0,0388	9,842	0,681	3,944	602,10	138,67	802,96	8699,22	0,1550	-0,0044	2,8147	8,4582	2,6597	8,4582
0,2461	0,5361	3,0999	5,8248	0,0881	0,0856	13,004	0,902	8,825	1327,61	776,98	7605,27	19149,53	0,1013	-0,0043	3,2013	5,8205	3,0999	5,8205
0,0776	0,6044	2,6423	9,8076	0,0350	0,0561	18,957	1,003	3,701	1165,25	108,38	400,06	22032,52	0,1832	-0,0247	2,8255	9,7830	2,6423	9,7830
0,2117	0,5703	2,6400	5,6578	0,0906	0,0917	17,353	0,915	7,653	1911,62	670,71	5609,51	36255,00	0,1204	-0,0249	2,7604	5,6328	2,6400	5,6328
0,1220	0,2572	2,7556	4,9554	0,0476	0,0470	9,589	0,487	6,054	1022,60	550,84	6851,61	20147,49	0,0657	-0,0283	2,8213	4,9271	2,7556	4,9271
0,5774	1,0195	2,4555	3,7828	0,2778	0,2378	40,919	1,634	7,329	6749,09	1054,72	4730,70	169005,64	0,1725	-0,0526	2,6281	3,7302	2,4555	3,7302
0,1049	0,2525	2,1181	4,5858	0,0540	0,0484	13,970	0,539	6,029	1428,11	554,26	6203,21	37035,70	0,0825	-0,0567	2,2006	4,5291	2,1181	4,5291
0,2617	0,5805	2,6606	4,8995	0,1062	0,1173	1,352	0,976	11,796	164,06	1188,51	14362,33	227,16	0,0705	0,0551	2,7311	4,9546	2,6606	4,8995
0,0408	0,0921	2,2458	3,7084	0,0198	0,0241	1,225	0,235	2,654	129,18	204,84	2310,01	672,17	0,0813	0,0377	2,3271	3,7462	2,2458	3,7084
0,1801	0,6898	2,3793	5,6189	0,0762	0,1165	12,933	1,244	21,814	1276,14	1327,13	23270,02	13265,78	-0,0027	0,0141	2,3766	5,6329	2,3766	5,6189
0,0541	0,2005	2,4658	5,8676	0,0206	0,0325	3,861	0,388	8,770	340,15	496,27	11224,07	3386,72	-0,0709	0,0161	2,3948	5,8837	2,3948	5,8676
0,1729	0,6181	2,0567	5,4005	0,0853	0,1041	15,158	0,798	13,504	2173,54	1422,05	24058,56	41279,02	0,0056	-0,0251	2,0623	5,3755	2,0567	5,3755
0,3038	0,4143	1,0568	1,4290	0,3038	0,2555	18,430	0,732	10,075	7300,25	3957,47	54482,45	183840,87	0,0479	-0,0532	1,1047	1,3758	1,0568	1,3758
0,3131	0,4269	1,1337	1,5331	0,2788	0,2471	20,211	0,846	14,619	6651,02	4770,44	82414,45	158863,17	0,0008	-0,0473	1,1345	1,4857	1,1337	1,4857
0,1484	0,6215	2,6775	6,9349	0,0503	0,0827	19,896	1,242	30,953	1435,53	1381,48	34426,51	22994,88	-0,1018	-0,0115	2,5757	6,9234	2,5757	6,9234
0,1063	0,5737	2,1712	7,8143	0,0425	0,0688	7,873	0,614	17,037	941,99	1359,07	37738,16	12086,80	-0,1401	0,0030	2,0311	7,8173	2,0311	7,8143
0,0719	0,5771	2,5551	10,4488	0,0236	0,0529	6,132	0,712	21,396	475,84	845,62	25420,39	4099,51	-0,1709	0,0222	2,3843	10,4710	2,3843	10,4488
0,1403	0,3196	2,0923	4,1937	0,0605	0,0754	0,669	0,416	10,529	122,40	1695,07	42856,18	196,57	-0,1067	0,0541	1,9856	4,2478	1,9856	4,1937
0,2397	0,5976	2,0962	4,3724	0,0974	0,1355	0,850	0,785	22,790	147,98	3319,98	96406,42	160,23	-0,1571	0,0565	1,9390	4,4289	1,9390	4,3724
0,3557	0,7078	2,0949	3,5935	0,1318	0,1957	0,597	1,025	35,542	114,78	5887,40	204124,94	66,89	-0,2328	0,0588	1,8621	3,6523	1,8621	3,5935
				3,9685	3,8858	472,664	37,524	553,756	56074,068	68182,433	1629508,86	1070495,68	0,2327	0,0614				
				H _{tot,x}	H _{tot,y}													

Deformacija x na meji elastične
Deformacija y na meji elastične

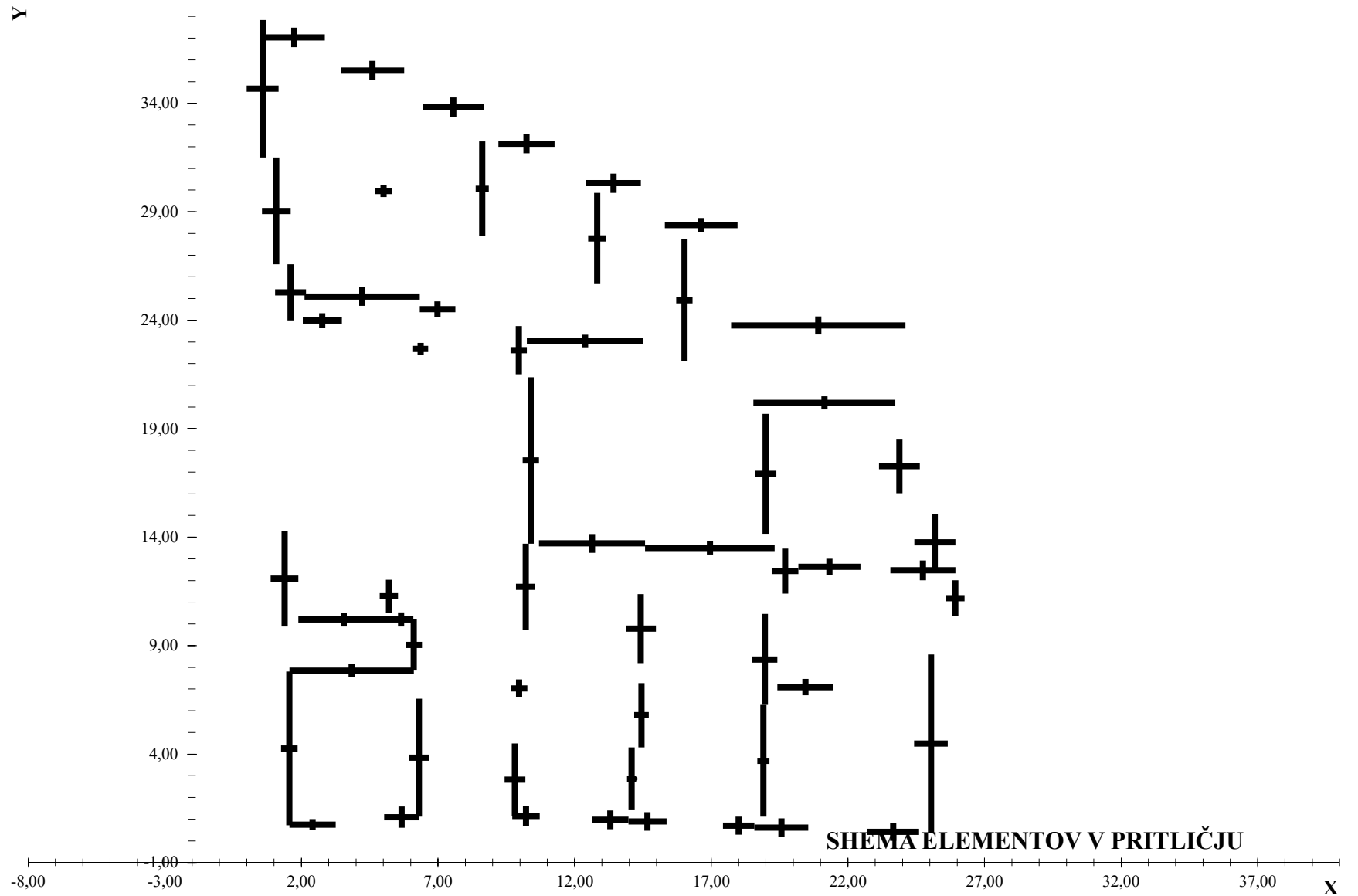
6 POTRESNA ANALIZA

Deformacije zidov na meji elastičnosti				Deformacije zidov na meji nosilnosti				
δ_{sx}	δ_{sy}	δ_{exi}	δ_{eyi}	H_{xi}	H_{yi}	Q_i	δ_{xui}	δ_{yui}
4,7072	2,1737	1,2316	0,9852	0,0323	0,0169	0,3794	7,3948	3,3362
3,5587	3,0368	1,2270	0,9704	0,0458	0,0342	0,6071	5,6653	4,6087
2,6320	2,6904	1,2262	0,9496	0,0265	0,0199	0,5464	4,2740	4,0579
3,6018	2,8604	1,2286	0,9355	0,0345	0,0229	0,3491	5,7323	4,2919
3,8232	2,8881	1,2297	0,9294	0,0373	0,0243	0,3794	6,0659	4,3241
3,3348	2,8894	1,2323	0,9142	0,0282	0,0186	0,3187	5,3372	4,3033
4,8326	2,6813	1,2335	0,9071	0,0547	0,0329	0,4553	7,5858	3,9804
4,8145	2,7326	1,2361	0,8884	0,0510	0,0298	0,4553	7,5625	4,0295
7,8138	2,4110	1,1362	0,9787	0,0836	0,0452	0,7931	11,9116	3,6824
7,5623	2,2018	1,1047	0,9800	0,0610	0,0354	0,5005	11,4871	3,3707
2,4810	2,2089	1,1046	0,9704	0,0134	0,0099	0,1365	3,8649	3,3669
5,4408	2,7060	1,1465	0,9031	0,0445	0,0262	0,4670	8,3676	4,0115
6,2361	2,3118	1,0575	0,9386	0,0942	0,0653	0,6873	9,4271	3,4735
4,5280	0,9347	1,0604	0,9190	0,0799	0,0430	0,2255	6,8693	1,3785
5,4780	2,1583	1,0721	0,8991	0,0664	0,0472	0,4426	8,3117	3,1839
4,7681	2,2077	1,0742	0,8835	0,0858	0,0632	0,4663	7,2501	3,2347
7,3340	2,7028	0,9706	0,8999	0,0804	0,0462	1,2180	10,9435	4,0020
4,6148	2,6929	0,9227	0,9009	0,1301	0,0962	1,4400	6,7928	3,9886
8,8362	2,3071	0,9324	0,9398	0,0605	0,0368	0,6389	13,1395	3,4682
2,4497	2,4172	0,9372	0,9672	0,0050	0,0051	0,1061	3,5669	3,6745
1,7666	1,0689	0,9196	0,9836	0,0213	0,0168	0,0900	2,5159	1,6765
4,0428	2,7921	0,9126	0,9644	0,0199	0,0165	0,3417	5,9196	4,2326
6,0221	2,0412	0,9048	0,9769	0,0862	0,0720	0,6389	8,8770	3,1251
2,6188	2,5614	0,8394	0,9734	0,0048	0,0054	0,1721	3,6738	3,9000
3,8102	1,8958	0,8605	0,9204	0,0721	0,0670	0,5124	5,4926	2,8223
3,3603	2,0634	0,8346	0,9350	0,0734	0,0773	0,5590	4,7789	3,0956
3,3013	1,9541	0,8102	0,9495	0,0733	0,0807	0,5124	4,6539	2,9533
3,0758	1,8697	0,7876	0,9617	0,0783	0,0896	0,5124	4,2817	2,8450
2,9851	1,8371	0,7649	0,9752	0,0792	0,0946	0,5202	4,1115	2,8163
3,0716	1,8194	0,7445	0,9882	0,0741	0,0922	0,4969	4,2106	2,8093
2,5105	5,8460	1,1845	0,9890	0,0829	0,1122	1,5938	4,0291	8,8505
2,4945	5,8563	1,1902	0,9674	0,0874	0,1010	1,2021	4,0136	8,8335
2,4925	6,5052	1,1204	0,9683	0,0261	0,0352	0,4708	3,9059	9,8081

6 POTRESNA ANALIZA

2,6676	8,1007	1,2038	0,9515	0,0590	0,0636	0,8916	4,2937	12,1762
4,1833	4,4023	1,1474	0,9508	0,0310	0,0347	0,6011	6,4827	6,6275
2,7296	7,5804	1,0844	0,9497	0,0561	0,0704	1,0218	4,2077	11,3930
1,9607	6,3520	1,2033	0,9320	0,0105	0,0237	0,6011	3,2327	9,5240
2,5048	8,4626	1,1639	0,9304	0,0279	0,0388	0,6812	3,9896	12,6874
2,9986	5,8248	1,1102	0,9305	0,0881	0,0856	0,9016	4,6499	8,7307
2,4592	9,8076	1,1921	0,9101	0,0350	0,0561	1,0026	3,9635	14,6744
2,5195	5,6578	1,1294	0,9098	0,0906	0,0917	0,9150	3,9599	8,4492
2,6899	4,9554	1,0747	0,9064	0,0476	0,0470	0,4867	4,1334	7,3906
2,2830	3,7828	1,1814	0,8821	0,2778	0,2378	1,6341	3,6833	5,5954
2,0356	4,5858	1,0914	0,8781	0,0540	0,0484	0,5387	3,1771	6,7937
2,5901	4,8444	1,0794	0,9898	0,1062	0,1173	0,9761	3,9909	7,3493
2,1644	3,6707	1,0903	0,9725	0,0198	0,0241	0,2354	3,3687	5,5627
2,3793	5,6048	1,0062	0,9488	0,0762	0,1165	1,2441	3,5649	8,4283
2,4658	5,8515	0,9380	0,9508	0,0206	0,0325	0,3878	3,5923	8,8014
2,0511	5,4005	1,0145	0,9097	0,0853	0,1041	0,7982	3,0850	8,0632
1,0089	1,4290	1,0568	0,8815	0,3038	0,2555	0,7318	1,5852	2,0637
1,1329	1,5331	1,0097	0,8874	0,2788	0,2471	0,8462	1,7006	2,2286
2,6775	6,9349	0,9071	0,9232	0,0503	0,0827	1,2421	3,8635	10,3851
2,1712	7,8113	0,8688	0,9377	0,0425	0,0688	0,6136	3,0467	11,7215
2,5551	10,4266	0,8381	0,9569	0,0236	0,0529	0,7117	3,5764	15,6732
2,0923	4,1396	0,9022	0,9888	0,0605	0,0754	0,4164	2,9783	6,2906
2,0962	4,3160	0,8518	0,9912	0,0974	0,1355	0,7848	2,9086	6,5587
2,0949	3,5348	0,7762	0,9935	0,1318	0,1957	1,0251	2,7931	5,3903
				3,9685	3,8858	37,5241		
				Hx	Hy	Qtot		

dsti =	1,0568 mm
dsti =	0,9190 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,106
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,104
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,235
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,271

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	8,833
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	10,163

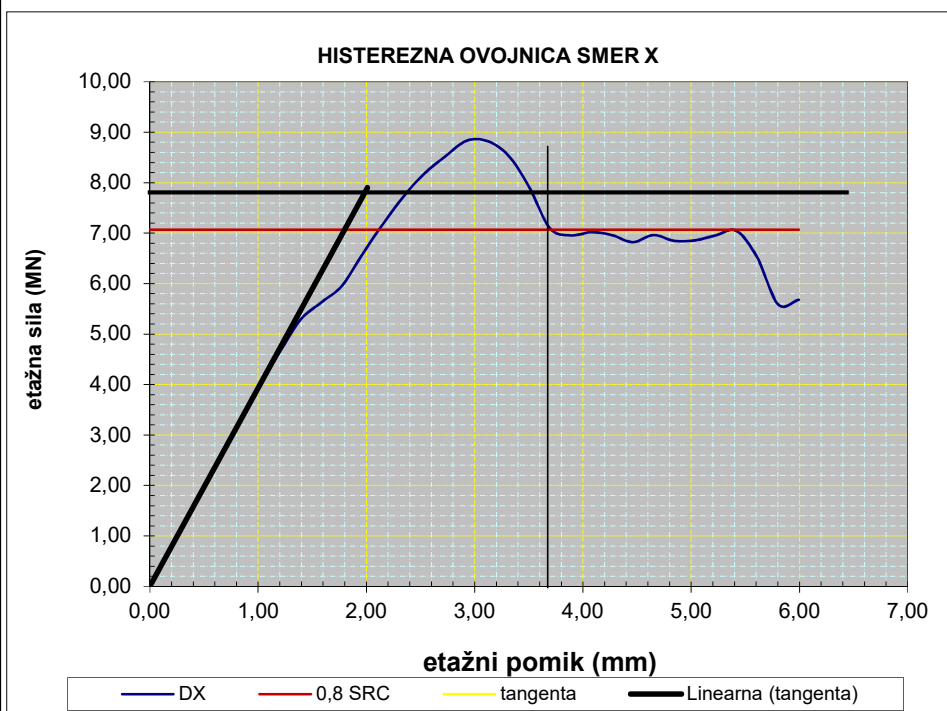
Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,596$	$X_s = 13,489$
$Y_m = 14,757$	$Y_s = 17,334$
$e_x = -0,893$ m	
$e_y = -2,577$ m	

$M_{tx} = -10,23$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,106
$M_{ty} = -3,47$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,104
$I_x = 447604,97$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	1,0089 mm
$I_y = 314121,67$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,9347 mm
$w_x = -1,34E-05$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	3,9685 MN
$w_y = -4,55E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	3,8858 MN

$SRC_{idx} = 0,208$	$> BSC = 0,292$	$\mu_{ux} = 2,30$	$\geq$	$\mu_u = 1,625$
$SRC_{idy} = 0,240$		$\mu_{uy} = 2,64$		

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI X

ST	d_x	H_{xi}
1	0,0000	0,0000
2	1,0089	3,9685
3	1,2006	4,6460
4	1,3923	5,2893
5	1,5840	5,6288
6	1,7757	5,9591
7	1,9674	6,5996
8	2,1591	7,1983
9	2,3508	7,7468
10	2,5425	8,1943
11	2,7342	8,5308
12	2,9259	8,8328
13	3,1176	8,8243
14	3,3093	8,5419
15	3,5010	7,9238
16	3,6927	7,1019
17	3,8844	6,9557
18	4,0761	7,0188
19	4,2678	6,9613
20	4,4594	6,8204
21	4,6511	6,9616
22	4,8428	6,8475
23	5,0345	6,8553
24	5,2262	6,9557
25	5,4179	7,0442
26	5,6096	6,5181
27	5,8013	5,5901
28	5,9930	5,6787

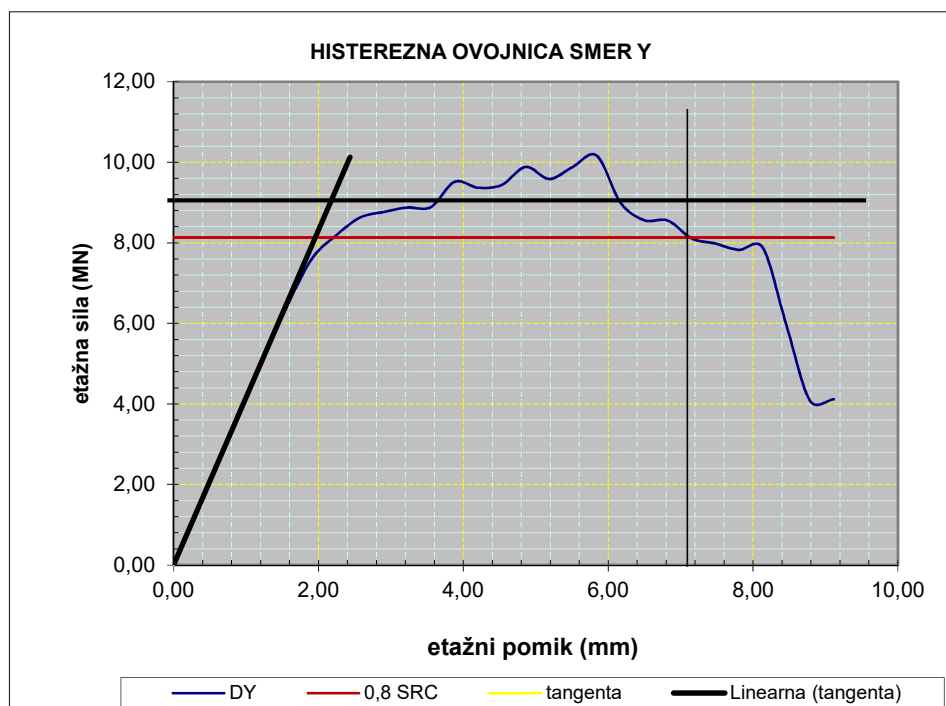


$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,235 \\ \mu_u &= 2,297 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 7,07 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idx}} = 0,208$$

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI Y

ST	d_y	H_{yi}
1	0,0000	0,0000
2	0,9347	3,8858
3	1,2619	5,2279
4	1,5890	6,5099
5	1,9162	7,6216
6	2,2434	8,1828
7	2,5705	8,6226
8	2,8977	8,7655
9	3,2248	8,8765
10	3,5520	8,8867
11	3,8791	9,5137
12	4,2063	9,3658
13	4,5335	9,4385
14	4,8606	9,8823
15	5,1878	9,5846
16	5,5149	9,8901
17	5,8421	10,1630
18	6,1692	8,9970
19	6,4964	8,5616
20	6,8236	8,5520
21	7,1507	8,1117
22	7,4779	7,9818
23	7,8050	7,8215
24	8,1322	7,8847
25	8,4593	5,9593
26	8,7865	4,0777
27	9,1136	4,1158



$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,271 \\ \mu_u &= 2,636 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 8,13 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idy}} = 0,240$$

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE ZIDOV V PRITLIČJU in OBTEŽBE ZIDOV

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	g _i (kN/m)	L (m)	G _i (MN)	σ _i (MPa)
1	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	151,77	2,50	0,379	0,448
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	151,77	4,00	0,607	0,485
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	151,77	3,60	0,546	0,582
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	151,77	2,30	0,349	0,308
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	151,77	2,50	0,379	0,314
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	151,77	2,10	0,319	0,333
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	151,77	3,00	0,455	0,270
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	151,77	3,00	0,455	0,289
9	2,70	4,55	0,61	3,84	7,85	174,30	4,55	0,793	0,286
10	2,70	3,31	0,64	3,55	10,20	151,68	3,30	0,501	0,238
11	2,70	0,89	0,65	5,65	10,21	151,68	0,90	0,137	0,235
12	2,00	2,05	0,74	20,45	7,09	141,52	3,30	0,467	0,306
13	2,70	3,89	0,87	12,64	13,71	176,22	3,90	0,687	0,204
14	2,70	4,74	0,60	16,95	13,50	47,47	4,75	0,225	0,079
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	158,07	2,80	0,443	0,262
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	158,07	2,95	0,466	0,215
17	2,70	5,20	0,60	21,14	20,19	234,23	5,20	1,218	0,390
18	2,50	6,38	0,83	20,92	23,76	173,49	8,30	1,440	0,272
19	2,70	4,26	0,58	12,39	23,04	148,58	4,30	0,639	0,260
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	32,15	3,30	0,106	0,351
21	2,70	1,43	0,67	2,77	23,99	32,15	2,80	0,090	0,094
22	2,70	1,30	0,71	6,98	24,51	148,58	2,30	0,342	0,370
23	2,70	4,22	0,85	4,23	25,09	148,58	4,30	0,639	0,177
24	2,70	0,60	0,58	5,01	29,96	40,03	4,30	0,172	0,495
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	155,29	3,30	0,512	0,303
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	155,29	3,60	0,559	0,313
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	155,29	3,30	0,512	0,279
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	155,29	3,30	0,512	0,255
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	155,29	3,35	0,520	0,248
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	155,29	3,20	0,497	0,247
31	2,70	0,60	7,09	1,56	4,26	224,47	7,10	1,594	0,375
32	2,70	0,72	5,43	6,30	3,83	200,35	6,00	1,202	0,306
33	2,70	0,60	2,36	6,12	9,03	200,35	2,35	0,471	0,333
34	2,70	0,76	3,35	9,82	2,82	200,35	4,45	0,892	0,350
35	2,70	0,60	0,83	9,97	7,02	200,35	3,00	0,601	1,202
36	2,70	0,71	3,98	10,21	11,71	200,35	5,10	1,022	0,364
37	2,70	0,34	2,89	14,08	2,86	200,35	3,00	0,601	0,617
38	2,70	0,54	2,97	14,45	5,79	200,35	3,40	0,681	0,427
39	2,70	1,10	3,18	14,42	9,79	200,35	4,50	0,902	0,257
40	2,70	0,45	5,16	18,91	3,69	194,68	5,15	1,003	0,432
41	2,70	0,91	4,19	18,97	8,36	194,68	4,70	0,915	0,240
42	2,70	0,98	2,07	19,70	12,44	194,68	2,50	0,487	0,239
43	2,70	1,23	8,22	25,04	4,49	179,57	9,10	1,634	0,162
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	179,57	3,00	0,539	0,478
45	2,70	1,02	4,40	1,38	12,08	221,85	4,40	0,976	0,218
46	2,70	0,67	1,52	5,20	11,28	156,90	1,50	0,235	0,231
47	2,70	0,60	7,67	10,40	17,53	161,57	7,70	1,244	0,270
48	2,70	0,60	2,22	9,96	22,62	161,57	2,40	0,388	0,291
49	2,70	0,78	5,52	18,99	16,92	142,53	5,60	0,798	0,185
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	228,70	3,20	0,732	0,189
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	228,70	3,70	0,846	0,227
52	2,70	0,60	5,62	16,02	24,92	197,15	6,30	1,242	0,369
53	2,70	0,66	4,21	12,83	27,77	122,71	5,00	0,614	0,221
54	2,70	0,48	4,36	8,62	30,06	122,71	5,80	0,712	0,341
55	2,70	1,14	2,59	1,61	25,28	160,17	2,60	0,416	0,142
56	2,70	1,05	4,92	1,08	29,04	160,17	4,90	0,785	0,152
57	2,70	1,17	6,34	0,58	34,67	160,17	6,40	1,025	0,139

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	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	400,00	3000,00	0,448	0,15	1,17	1,60	1	0,85	0,00	38,38%
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	400,00	3000,00	0,485	0,15	1,17	1,60	1	1,25	0,00	41,54%
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	400,00	3000,00	0,582	0,15	1,17	1,60	1	0,94	0,00	49,89%
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	400,00	3000,00	0,308	0,15	1,17	1,60	1	1,13	0,00	26,41%
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	400,00	3000,00	0,314	0,15	1,17	1,60	1	1,21	0,00	26,92%
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	400,00	3000,00	0,333	0,15	1,17	1,60	1	0,96	0,00	28,58%
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	400,00	3000,00	0,270	0,15	1,17	1,60	1	1,68	0,00	23,18%
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	400,00	3000,00	0,289	0,15	1,17	1,60	1	1,57	0,00	24,81%
9	2,70	4,55	0,61	3,84	7,85	400,00	3000,00	0,286	0,15	1,17	1,60	1	2,78	0,00	24,49%
10	2,70	3,31	0,64	3,55	10,20	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,60	1	2,10	0,00	20,40%
11	2,70	0,89	0,65	5,65	10,21	400,00	3000,00	0,235	0,15	1,17	1,60	1	0,58	0,00	20,12%
12	2,00	2,05	0,74	20,45	7,09	400,00	3000,00	0,306	0,15	1,17	1,60	1	1,53	0,00	26,22%
13	2,70	3,89	0,87	12,64	13,71	400,00	3000,00	0,204	0,15	1,17	1,60	1	3,38	0,00	17,45%
14	2,70	4,74	0,60	16,95	13,50	400,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,60	1	2,84	0,00	6,80%
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	400,00	3000,00	0,262	0,15	1,17	1,60	1	1,69	0,00	22,46%
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	400,00	3000,00	0,215	0,15	1,17	1,60	1	2,17	0,00	18,40%
17	2,70	5,20	0,60	21,14	20,19	400,00	3000,00	0,390	0,15	1,17	1,60	1	3,12	0,00	33,46%
18	2,50	6,38	0,83	20,92	23,76	400,00	3000,00	0,272	0,15	1,17	1,60	1	5,30	0,00	23,31%
19	2,70	4,26	0,58	12,39	23,04	400,00	3000,00	0,260	0,15	1,17	1,60	1	2,45	0,00	22,32%
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	400,00	3000,00	0,351	0,15	1,17	1,60	1	0,00	0,00	30,06%
21	2,70	1,43	0,67	2,77	23,99	400,00	3000,00	0,094	0,15	1,17	1,60	1	0,96	0,00	8,04%
22	2,70	1,30	0,71	6,98	24,51	400,00	3000,00	0,370	0,15	1,17	1,60	1	0,92	0,00	31,75%
23	2,70	4,22	0,85	4,23	25,09	400,00	3000,00	0,177	0,15	1,17	1,60	1	3,60	0,00	15,20%
24	2,70	0,60	0,58	5,01	29,96	400,00	6000,00	0,495	1,25	12,50	1,60	4	0,35	0,00	3,96%
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	400,00	3000,00	0,303	0,15	1,17	1,60	1	1,69	0,00	25,97%
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	400,00	3000,00	0,313	0,15	1,17	1,60	1	1,79	0,00	26,82%
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	400,00	3000,00	0,279	0,15	1,17	1,60	1	1,84	0,00	23,90%
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	400,00	3000,00	0,255	0,15	1,17	1,60	1	2,01	0,00	21,82%
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	400,00	3000,00	0,248	0,15	1,17	1,60	1	2,10	0,00	21,28%
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	400,00	3000,00	0,247	0,15	1,17	1,60	1	2,02	0,00	21,13%
31	2,70	0,60	7,09	1,56	4,26	400,00	3000,00	0,375	0,15	1,17	1,60	1	0,00	4,25	32,11%
32	2,70	0,72	5,43	6,30	3,83	400,00	3000,00	0,306	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,93	26,24%
33	2,70	0,60	2,36	6,12	9,03	400,00	3000,00	0,333	0,15	1,17	1,60	1	0,00	1,41	28,53%
34	2,70	0,76	3,35	9,82	2,82	400,00	3000,00	0,350	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,55	30,00%
35	2,70	0,60	0,83	9,97	7,02	400,00	6000,00	1,202	1,25	12,50	1,60	4	0,00	0,50	9,62%
36	2,70	0,71	3,98	10,21	11,71	400,00	3000,00	0,364	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,81	31,18%
37	2,70	0,34	2,89	14,08	2,86	400,00	3000,00	0,617	0,15	1,17	1,60	1	0,00	0,97	52,86%
38	2,70	0,54	2,97	14,45	5,79	400,00	3000,00	0,427	0,15	1,17	1,60	1	0,00	1,60	36,59%
39	2,70	1,10	3,18	14,42	9,79	400,00	3000,00	0,257	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,51	22,00%
40	2,70	0,45	5,16	18,91	3,69	400,00	3000,00	0,432	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,32	37,04%
41	2,70	0,91	4,19	18,97	8,36	400,00	3000,00	0,240	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,81	20,58%
42	2,70	0,98	2,07	19,70	12,44	400,00	3000,00	0,239	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,04	20,45%
43	2,70	1,23	8,22	25,04	4,49	400,00	3000,00	0,162	0,15	1,17	1,60	1	0,00	10,10	13,87%
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	400,00	3000,00	0,478	0,15	1,17	1,60	1	0,00	1,13	40,95%
45	2,70	1,02	4,40	1,38	12,08	400,00	3000,00	0,218	0,15	1,17	1,60	1	0,00	4,48	18,70%
46	2,70	0,67	1,52	5,20	11,28	400,00	3000,00	0,231	0,15	1,17	1,60	1	0,00	1,02	19,81%
47	2,70	0,60	7,67	10,40	17,53	400,00	3000,00	0,270	0,15	1,17	1,60	1	0,00	4,60	23,18%
48	2,70	0,60	2,22	9,96	22,62	400,00	3000,00	0,291	0,15	1,17	1,60	1	0,00	1,33	24,92%
49	2,70	0,78	5,52	18,99	16,92	400,00	3000,00	0,185	0,15	1,17	1,60	1	0,00	4,30	15,89%
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	400,00	3000,00	0,189	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,88	16,16%
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	400,00	3000,00	0,227	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,73	19,45%
52	2,70	0,60	5,62	16,02	24,92	400,00	3000,00	0,369	0,15	1,17	1,60	1	0,00	3,37	31,59%
53	2,70	0,66	4,21	12,83	27,77	400,00	3000,00	0,221	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,78	18,95%
54	2,70	0,48	4,36	8,62	30,06	400,00	3000,00	0,341	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,09	29,24%
55	2,70	1,14	2,59	1,61	25,28	400,00	3000,00	0,142	0,15	1,17	1,60	1	0,00	2,94	12,14%
56	2,70	1,05	4,92	1,08	29,04	400,00	3000,00	0,152	0,15	1,17	1,60	1	0,00	5,15	13,06%
57	2,70	1,17	6,34	0,58	34,67	400,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,60	1	0,00	7,39	11,88%
Površina zidov v X smeri =								47,38 %							
Površina zidov v Y smeri =								76,08 %							
													54,80	87,99	

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient:	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,155
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,190
Faktor obnašanja konstrukcije	$q = 1,500$	$BSC = ((a_g * S * \gamma_1 * 2,5)/q)$		
Faktor pomembnosti objekta	$\gamma_1 = 1,000$	BSC = 0,292	Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,330
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,432
			SRC_{idx} = 0,293	
			SRC_{idy} = 0,389	

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	12,387 MN
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	16,205 MN

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 _{xei}	K _{yei}	C _r	b _x	b _y	H _{usxi}	H _{usyi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}
1	2,30	1,69	0,50	2,41	0,75	400,00	3000,00	0,448	0,15	1,17	1,60	101,94	36,65	0,90	1,10	1,50	0,2076	0,1522	0,1723	0,0508
2	2,30	1,28	0,98	5,67	1,09	400,00	3000,00	0,485	0,15	1,17	1,60	133,47	112,69	0,90	1,10	1,50	0,3162	0,2319	0,1971	0,1513
3	2,70	1,01	0,93	10,22	1,15	400,00	3000,00	0,582	0,15	1,17	1,60	64,56	59,84	0,90	1,10	1,50	0,2545	0,1866	0,1023	0,0943
4	2,70	1,32	0,86	13,31	0,97	400,00	3000,00	0,308	0,15	1,17	1,60	95,33	66,84	0,90	1,10	1,50	0,2430	0,1782	0,1252	0,0819
5	2,70	1,40	0,86	14,67	0,89	400,00	3000,00	0,314	0,15	1,17	1,60	105,53	71,48	0,90	1,10	1,50	0,2608	0,1913	0,1437	0,0887
6	2,70	1,15	0,83	18,00	0,70	400,00	3000,00	0,333	0,15	1,17	1,60	73,25	54,23	0,90	1,10	1,50	0,2106	0,1544	0,0971	0,0700
7	2,70	1,97	0,85	19,57	0,60	400,00	3000,00	0,270	0,15	1,17	1,60	171,94	98,58	0,90	1,10	1,50	0,3459	0,2537	0,2551	0,1107
8	2,70	1,89	0,83	23,66	0,42	400,00	3000,00	0,289	0,15	1,17	1,60	158,29	89,49	0,90	1,10	1,50	0,3304	0,2423	0,2397	0,1055
9	2,70	4,55	0,61	3,84	7,85	400,00	3000,00	0,286	0,15	1,17	1,60	329,73	107,74	0,90	1,10	1,50	0,5805	0,4257	1,0097	0,1352
10	2,70	3,31	0,64	3,55	10,20	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,60	241,83	86,41	0,90	1,10	1,50	0,4152	0,3045	0,4885	0,0938
11	2,70	0,89	0,65	5,65	10,21	400,00	3000,00	0,235	0,15	1,17	1,60	35,63	24,69	0,90	1,10	1,50	0,1143	0,0838	0,0361	0,0263
12	2,00	2,05	0,74	20,45	7,09	400,00	3000,00	0,306	0,15	1,17	1,60	230,12	141,21	0,90	1,10	1,50	0,3266	0,2395	0,3533	0,1283
13	2,70	3,89	0,87	12,64	13,71	400,00	3000,00	0,204	0,15	1,17	1,60	395,64	201,06	0,90	1,10	1,50	0,6362	0,4665	0,8167	0,1825
14	2,70	4,74	0,60	16,95	13,50	400,00	3000,00	0,079	0,15	1,17	1,60	338,77	108,00	0,90	1,10	1,50	0,4314	0,3164	0,3688	0,0467
15	2,00	2,26	0,75	21,33	12,63	400,00	3000,00	0,262	0,15	1,17	1,60	259,09	156,68	0,90	1,10	1,50	0,3436	0,2520	0,3883	0,1281
16	2,00	2,38	0,91	24,74	12,47	400,00	3000,00	0,215	0,15	1,17	1,60	335,71	236,05	0,90	1,10	1,50	0,4157	0,3048	0,4529	0,1736
17	2,70	5,20	0,60	21,14	20,19	400,00	3000,00	0,390	0,15	1,17	1,60	373,98	118,52	0,90	1,10	1,50	0,7268	0,5330	1,5609	0,1801
18	2,50	6,38	0,83	20,92	23,76	400,00	3000,00	0,272	0,15	1,17	1,60	694,21	351,62	0,90	1,10	1,50	1,0900	0,7993	2,8183	0,3666
19	2,70	4,26	0,58	12,39	23,04	400,00	3000,00	0,260	0,15	1,17	1,60	290,01	88,12	0,90	1,10	1,50	0,4981	0,3653	0,7827	0,1060
20	2,60	0,55	0,55	6,37	22,68	400,00	3000,00	0,351	0,15	1,17	1,60	11,13	11,13	0,90	1,10	1,10	0,0678	0,0678	0,0157	0,0157
21	2,70	1,43	0,67	2,77	23,99	400,00	3000,00	0,094	0,15	1,17	1,60	85,03	42,20	0,90	1,10	1,50	0,1502	0,1101	0,0440	0,0205
22	2,70	1,30	0,71	6,98	24,51	400,00	3000,00	0,370	0,15	1,17	1,60	76,99	43,70	0,90	1,10	1,50	0,2109	0,1547	0,1123	0,0613
23	2,70	4,22	0,85	4,23	25,09	400,00	3000,00	0,177	0,15	1,17	1,60	425,27	210,78	0,90	1,10	1,50	0,6530	0,4789	0,8459	0,1714
24	2,70	0,60	0,58	5,01	29,96	400,00	6000,00	0,495	1,25	12,50	1,60	20,22	19,49	0,90	1,10	1,50	0,4205	0,3083	0,0367	0,0355
25	1,50	2,66	0,64	16,63	28,39	400,00	3000,00	0,303	0,15	1,17	1,60	363,04	232,07	0,90	1,10	1,50	0,3607	0,2645	0,6734	0,1607
26	1,50	2,00	0,89	13,42	30,32	400,00	3000,00	0,313	0,15	1,17	1,60	373,63	302,51	0,90	1,10	1,50	0,3852	0,2825	0,5448	0,2439
27	1,50	2,05	0,89	10,23	32,14	400,00	3000,00	0,279	0,15	1,17	1,60	385,61	311,19	0,90	1,10	1,50	0,3814	0,2797	0,5342	0,2325
28	1,50	2,24	0,90	7,56	33,82	400,00	3000,00	0,255	0,15	1,17	1,60	426,05	341,88	0,90	1,10	1,50	0,4057	0,2975	0,5973	0,2404
29	1,50	2,32	0,90	4,60	35,51	400,00	3000,00	0,248	0,15	1,17	1,60	445,05	356,15	0,90	1,10	1,50	0,4190	0,3073	0,6344	0,2462
30	1,50	2,24	0,90	1,74	37,03	400,00	3000,00	0,247	0,15	1,17	1,60	426,68	342,30	0,90	1,10	1,50	0,4022	0,2950	0,5852	0,2351
31	2,70	0,60	7,09	1,56	4,26	400,00	3000,00	0,375	0,15	1,17	1,60	161,60	516,85	0,90	1,50	1,10	0,7160	0,9764	0,2404	2,8411
32	2,70	0,72	5,43	6,30	3,83	400,00	3000,00	0,306	0,15	1,17	1,60	190,35	471,78	0,90	1,50	1,10	0,6163	0,8403	0,2376	1,7819
33	2,70	0,60	2,36	6,12	9,03	400,00	3000,00	0,333	0,15	1,17	1,60	53,73	152,39	0,90	1,50	1,10	0,2284	0,3114	0,0748	0,2937

6 POTRESNA ANALIZA

34	2,70	0,76	3,35	9,82	2,82	400,00	3000,00	0,350	0,15	1,17	1,60	130,91	293,34	0,90	1,50	1,10	0,4186	0,5708	0,1757	0,7748
35	2,70	0,60	0,83	9,97	7,02	400,00	6000,00	1,202	1,25	12,50	1,60	29,11	38,91	0,90	1,50	1,10	0,5251	0,7161	0,1210	0,1673
36	2,70	0,71	3,98	10,21	11,71	400,00	3000,00	0,364	0,15	1,17	1,60	132,15	329,91	0,90	1,50	1,10	0,4679	0,6380	0,1839	1,0360
37	2,70	0,34	2,89	14,08	2,86	400,00	3000,00	0,617	0,15	1,17	1,60	14,78	109,71	0,90	1,50	1,10	0,1983	0,2704	0,0353	0,3036
38	2,70	0,54	2,97	14,45	5,79	400,00	3000,00	0,427	0,15	1,17	1,60	51,70	180,45	0,90	1,50	1,10	0,2816	0,3840	0,0859	0,4755
39	2,70	1,10	3,18	14,42	9,79	400,00	3000,00	0,257	0,15	1,17	1,60	260,61	401,57	0,90	1,50	1,10	0,5206	0,7099	0,2876	0,8286
40	2,70	0,45	5,16	18,91	3,69	400,00	3000,00	0,432	0,15	1,17	1,60	57,29	277,99	0,90	1,50	1,10	0,4114	0,5610	0,1052	1,2055
41	2,70	0,91	4,19	18,97	8,36	400,00	3000,00	0,240	0,15	1,17	1,60	237,88	449,79	0,90	1,50	1,10	0,5532	0,7543	0,2449	1,1273
42	2,70	0,98	2,07	19,70	12,44	400,00	3000,00	0,239	0,15	1,17	1,60	137,08	211,89	0,90	1,50	1,10	0,2955	0,4029	0,1411	0,2973
43	2,70	1,23	8,22	25,04	4,49	400,00	3000,00	0,162	0,15	1,17	1,60	810,82	1231,63	0,90	1,50	1,10	1,3101	1,7865	0,6401	4,2856
44	1,50	0,68	1,65	25,93	11,19	400,00	3000,00	0,478	0,15	1,17	1,60	163,40	229,47	0,90	1,50	1,10	0,2076	0,2831	0,1452	0,3495
45	2,70	1,02	4,40	1,38	12,08	400,00	3000,00	0,218	0,15	1,17	1,60	309,76	530,30	0,90	1,50	1,10	0,6309	0,8604	0,2989	1,2937
46	2,70	0,67	1,52	5,20	11,28	400,00	3000,00	0,231	0,15	1,17	1,60	44,96	92,93	0,90	1,50	1,10	0,1461	0,1992	0,0469	0,1060
47	2,70	0,60	7,67	10,40	17,53	400,00	3000,00	0,270	0,15	1,17	1,60	174,77	560,28	0,90	1,50	1,10	0,6932	0,9453	0,2124	2,7143
48	2,70	0,60	2,22	9,96	22,62	400,00	3000,00	0,291	0,15	1,17	1,60	50,67	141,47	0,90	1,50	1,10	0,2058	0,2806	0,0647	0,2397
49	2,70	0,78	5,52	18,99	16,92	400,00	3000,00	0,185	0,15	1,17	1,60	227,95	517,64	0,90	1,50	1,10	0,5793	0,7900	0,1939	1,3721
50	1,00	1,50	2,59	25,18	13,77	400,00	3000,00	0,189	0,15	1,17	1,60	1233,15	1272,81	0,90	1,50	1,10	0,5248	0,7157	0,9210	1,5867
51	1,00	1,49	2,51	23,89	17,28	400,00	3000,00	0,227	0,15	1,17	1,60	1183,78	1221,67	0,90	1,50	1,10	0,5321	0,7256	1,0137	1,7094
52	2,70	0,60	5,62	16,02	24,92	400,00	3000,00	0,369	0,15	1,17	1,60	128,01	405,60	0,90	1,50	1,10	0,5639	0,7690	0,1888	1,7673
53	2,70	0,66	4,21	12,83	27,77	400,00	3000,00	0,221	0,15	1,17	1,60	119,85	327,69	0,90	1,50	1,10	0,3929	0,5358	0,1216	0,7747
54	2,70	0,48	4,36	8,62	30,06	400,00	3000,00	0,341	0,15	1,17	1,60	56,81	247,06	0,90	1,50	1,10	0,3398	0,4633	0,0893	0,8130
55	2,70	1,14	2,59	1,61	25,28	400,00	3000,00	0,142	0,15	1,17	1,60	223,14	323,99	0,90	1,50	1,10	0,3691	0,5033	0,1540	0,3509
56	2,70	1,05	4,92	1,08	29,04	400,00	3000,00	0,152	0,15	1,17	1,60	365,45	615,23	0,90	1,50	1,10	0,6581	0,8974	0,2644	1,2438
57	2,70	1,17	6,34	0,58	34,67	400,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,60	571,92	894,93	0,90	1,50	1,10	0,9232	1,2589	0,3899	2,1227
												14589,34	16470,55							

14589,34 16470,55

Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,596$	$X_s = 13,604$
$Y_m = 14,757$	$Y_s = 17,943$
$e_x = -1,007$ m	
$e_y = -3,186$ m	

$M_{tx} = -18,55$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,155
$M_{ty} = -7,17$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,190
$I_x = 1624373,725$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,3991 mm
$I_y = 1295547,23$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,4324 mm
$\omega_x = -6,35235E-06$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	5,8224 MN
$\omega_y = -2,46E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	7,1221 MN

6 POTRESNA ANALIZA

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

Max. elastične
deformacije zidov

H _{uABx}	H _{uABy}	δ _{exi} (mm)	δ _{eyi} (mm)	H _{exi}	H _{eyi}	σ ⁱ *Al [*] *xi	σ ⁱ *Al [*]	σ ⁱ *Al [*] *yi	Kyi*xi	Kxi*yi	Kxi*yi ⁻	Kyi*xi ⁻	δ _{x_{ti}}	δ _{y_{ti}}	δ _x =δ _{ex} +δ _{xt}	δ _y =δ _{ey} +δ _{yt}	δ _{exmax}	δ _{eymax}
0,1723	0,0508	1,6899	1,3869	0,0518	0,0169	0,914	0,379	0,284	88,25	76,29	57,09	212,50	0,1092	0,0275	1,7991	1,4144	1,6899	1,3869
0,1971	0,1513	1,4768	1,3429	0,0676	0,0509	3,439	0,607	0,661	638,44	145,34	158,26	3617,03	0,1071	0,0195	1,5838	1,3624	1,4768	1,3429
0,1023	0,0943	1,5853	1,5758	0,0327	0,0264	5,584	0,546	0,627	611,63	74,14	85,14	6251,27	0,1067	0,0083	1,6920	1,5841	1,5853	1,5758
0,1252	0,0819	1,3138	1,2255	0,0483	0,0290	4,647	0,349	0,338	889,72	92,38	89,52	11842,99	0,1078	0,0007	1,4216	1,2262	1,3138	1,2255
0,1437	0,0887	1,3621	1,2404	0,0535	0,0307	5,566	0,379	0,339	1048,53	94,23	84,15	15380,61	0,1083	-0,0026	1,4704	1,2378	1,3621	1,2378
0,0971	0,0700	1,3253	1,2903	0,0373	0,0229	5,738	0,319	0,223	976,26	51,14	35,70	17574,31	0,1095	-0,0108	1,4348	1,2794	1,3253	1,2794
0,2551	0,1107	1,4839	1,1234	0,0876	0,0412	8,909	0,455	0,275	1928,73	103,97	62,87	37737,62	0,1101	-0,0146	1,5940	1,1087	1,4839	1,1087
0,2397	0,1055	1,5141	1,1790	0,0808	0,0365	10,773	0,455	0,189	2117,28	65,86	27,40	50095,38	0,1113	-0,0247	1,6254	1,1543	1,5141	1,1543
0,5805	0,1352	1,7606	1,2547	0,1527	0,0492	3,045	0,793	6,227	413,63	2589,09	20330,07	1587,90	0,0641	0,0240	1,8247	1,2787	1,7606	1,2547
0,4885	0,0938	2,0200	1,0854	0,1084	0,0395	1,776	0,501	5,106	306,59	2467,04	25167,30	1087,83	0,0492	0,0247	2,0692	1,1101	2,0200	1,0854
0,0361	0,0263	1,0124	1,0657	0,0160	0,0112	0,771	0,137	1,394	139,48	363,74	3713,57	788,03	0,0491	0,0195	1,0615	1,0852	1,0124	1,0657
0,3533	0,1283	1,5352	0,9083	0,1077	0,0587	9,548	0,467	3,310	2887,09	1631,00	11559,95	59029,36	0,0690	-0,0168	1,6042	0,8915	1,5352	0,8915
0,6362	0,1825	1,6080	0,9079	0,1685	0,0874	8,685	0,687	9,425	2540,82	5425,53	74401,81	32108,91	0,0269	0,0024	1,6349	0,9103	1,6080	0,9079
0,3688	0,0467	1,0887	0,4324	0,1448	0,0458	3,822	0,225	3,044	1830,60	4573,13	61733,24	31028,29	0,0282	-0,0082	1,1169	0,4242	1,0887	0,4242
0,3825	0,1281	1,4761	0,8178	0,1121	0,0648	9,439	0,443	5,591	3341,28	3272,98	41345,85	71254,38	0,0337	-0,0190	1,5099	0,7988	1,4761	0,7988
0,4157	0,1736	1,2382	0,7355	0,1456	0,0956	11,538	0,466	5,816	5840,64	4187,02	52220,60	144515,56	0,0348	-0,0274	1,2729	0,7081	1,2382	0,7081
0,7268	0,1801	1,9434	1,5195	0,1439	0,0491	25,749	1,218	24,590	2505,55	7550,06	152422,58	52967,35	-0,0143	-0,0185	1,9291	1,5010	1,9291	1,5010
1,0900	0,3666	1,5701	1,0427	0,2514	0,1457	30,125	1,440	34,215	7355,87	16494,43	391907,71	153884,70	-0,0370	-0,0180	1,5331	1,0248	1,5331	1,0248
0,5583	0,1060	1,9251	1,2024	0,1064	0,0384	7,913	0,639	14,718	1091,43	6681,03	153910,74	13517,94	-0,0324	0,0030	1,8928	1,2053	1,8928	1,2024
0,0157	0,0157	1,4097	1,4097	0,0041	0,0050	0,676	0,106	2,406	70,90	252,51	5726,32	451,39	-0,0301	0,0178	1,3796	1,4274	1,3796	1,4097
0,0440	0,0205	0,5172	0,4863	0,0307	0,0194	0,249	0,090	2,159	116,74	2039,62	48927,20	322,99	-0,0384	0,0266	0,4788	0,5129	0,4788	0,4863
0,1123	0,0613	1,4582	1,4036	0,0275	0,0196	2,386	0,342	8,377	305,16	1887,18	46258,59	2130,98	-0,0417	0,0163	1,4165	1,4199	1,4165	1,4036
0,6530	0,1714	1,5356	0,8133	0,1504	0,0960	2,700	0,639	16,031	890,67	10670,80	267748,62	3763,60	-0,0454	0,0230	1,4902	0,8364	1,4902	0,8133
0,0367	0,0355	1,8169	1,8215	0,0065	0,0088	0,862	0,172	5,157	97,60	605,80	18151,75	488,67	-0,0764	0,0211	1,7405	1,8426	1,7405	1,8215
0,3607	0,1607	0,9936	0,6923	0,1208	0,0986	8,523	0,512	14,548	3859,75	10306,61	292603,64	64196,13	-0,0664	-0,0074	0,9272	0,6848	0,9272	0,6848
0,3852	0,2439	1,0310	0,8064	0,1197	0,1309	7,505	0,559	16,948	4061,12	11327,46	343422,33	54520,42	-0,0786	0,0004	0,9523	0,8068	0,9523	0,8064
0,3814	0,2325	0,9891	0,7473	0,1191	0,1371	5,245	0,512	16,469	3185,03	12392,54	398270,07	32598,61	-0,0902	0,0083	0,8989	0,7555	0,8989	0,7473
0,4057	0,2404	0,9523	0,7033	0,1271	0,1529	3,876	0,512	17,330	2585,72	14408,01	487248,08	19556,28	-0,1008	0,0148	0,8515	0,7181	0,8515	0,7033
0,4190	0,2462	0,9415	0,6912	0,1279	0,1619	2,394	0,520	18,474	1639,13	15804,86	561272,19	7543,89	-0,1116	0,0221	0,8299	0,7133	0,8299	0,6912
0,4022	0,2351	0,9427	0,6870	0,1185	0,1580	0,866	0,497	18,402	596,34	15800,92	585138,05	1038,90	-0,1213	0,0291	0,8214	0,7161	0,8214	0,6870
0,2404	0,9764	1,4879	1,8891	0,0785	0,2388	2,485	1,594	6,790	806,01	688,47	2933,16	1256,94	0,0869	0,0296	1,5748	1,9187	1,4879	1,8891
0,2376	0,8403	1,2485	1,7812	0,0930	0,2125	7,578	1,202	4,610	2974,16	729,92	2799,03	18749,53	0,0896	0,0179	1,3381	1,7992	1,2485	1,7812
0,0748	0,2937	1,3917	1,9276	0,0245	0,0687	2,879	0,471	4,252	931,91	485,18	4381,60	5698,94	0,0566	0,0184	1,4484	1,9460	1,3917	1,9276

6 POTRESNA ANALIZA

0,1757	0,5708	1,3419	1,9458	0,0648	0,1296	8,752	0,892	2,514	2879,46	369,13	1040,84	28265,02	0,0961	0,0093	1,4380	1,9551	1,3419	1,9458
0,1210	0,1673	4,1561	4,2985	0,0136	0,0172	5,991	0,601	4,220	387,86	204,37	1434,88	3866,16	0,0694	0,0089	4,2255	4,3074	4,1561	4,2985
0,1839	0,6380	1,3918	1,9339	0,0580	0,1454	10,432	1,022	11,966	3368,07	1547,60	18124,26	34384,93	0,0396	0,0083	1,4313	1,9422	1,3918	1,9339
0,0353	0,3036	2,3910	2,7677	0,0073	0,0473	8,465	0,601	1,718	1545,09	42,24	120,72	21760,25	0,0958	-0,0012	2,4868	2,7665	2,3910	2,7665
0,0859	0,4755	1,6612	2,6351	0,0246	0,0777	9,842	0,681	3,944	2607,11	299,34	1733,35	37668,03	0,0772	-0,0021	1,7384	2,6330	1,6612	2,6330
0,2876	0,7099	1,1037	1,7678	0,1175	0,1728	13,004	0,902	8,825	5792,20	2550,90	24969,03	83546,86	0,0518	-0,0020	1,1555	1,7657	1,1037	1,7657
0,1052	0,5890	1,8364	2,1190	0,0281	0,1166	18,957	1,003	3,701	5256,23	211,49	780,65	99385,05	0,0905	-0,0130	1,9269	2,1059	1,8364	2,1059
0,2449	0,7543	1,0296	1,6771	0,1094	0,1886	17,353	0,915	7,653	8530,47	1989,54	16639,74	161785,60	0,0609	-0,0132	1,0905	1,6639	1,0296	1,6639
0,1411	0,2973	1,0290	1,4031	0,0595	0,0884	9,589	0,487	6,054	4174,61	1705,04	21208,29	82248,96	0,0350	-0,0150	1,0640	1,3881	1,0290	1,3881
0,6401	1,7865	0,7894	1,4505	0,3929	0,4980	40,919	1,634	7,329	30841,44	3636,76	16311,84	772308,01	0,0855	-0,0281	0,8749	1,4224	0,7894	1,4224
0,1452	0,2851	0,8883	1,2426	0,0722	0,0923	13,970	0,539	6,029	5950,92	1828,71	20466,74	154327,56	0,0429	-0,0303	0,9312	1,2123	0,8883	1,2123
0,2989	0,8604	0,9648	1,6224	0,1352	0,2452	1,352	0,976	11,796	734,28	3743,27	45235,04	1016,72	0,0372	0,0300	1,0020	1,6525	0,9648	1,6224
0,0469	0,1060	1,0441	1,1401	0,0198	0,0421	1,225	0,235	2,654	483,56	507,02	5717,77	2516,07	0,0423	0,0206	1,0864	1,1607	1,0441	1,1401
0,2124	0,9453	1,2152	1,6872	0,0702	0,2467	12,933	1,244	21,814	5824,20	3064,48	53732,80	60543,82	0,0026	0,0079	1,2178	1,6951	1,2152	1,6872
0,0647	0,2397	1,2769	1,6943	0,0187	0,0624	3,861	0,388	8,770	1408,61	1145,93	25917,50	14025,05	-0,0297	0,0090	1,2472	1,7033	1,2472	1,6943
0,1939	0,7900	0,8508	1,5261	0,0925	0,2170	15,158	0,798	13,504	9830,88	3856,44	65244,25	186704,33	0,0065	-0,0132	0,8573	1,5129	0,8508	1,5129
0,5248	0,7157	0,4256	0,5623	0,5248	0,5142	18,430	0,732	10,075	32052,95	16976,81	233719,70	807184,04	0,0265	-0,0284	0,4521	0,5339	0,4256	0,5339
0,5321	0,7256	0,4495	0,5939	0,4774	0,4974	20,211	0,846	14,619	29180,17	20451,13	353315,21	696983,93	0,0042	-0,0253	0,4537	0,5686	0,4495	0,5686
0,1888	0,7690	1,4750	1,8959	0,0454	0,1730	19,896	1,242	30,953	6497,04	3189,97	79494,35	104072,02	-0,0443	-0,0059	1,4307	1,8899	1,4307	1,8899
0,1216	0,5583	1,0143	1,7038	0,0404	0,1423	7,873	0,614	17,037	4204,64	3328,01	92410,95	53950,43	-0,0624	0,0019	0,9519	1,7057	0,9519	1,7038
0,0893	0,5617	1,5719	2,2737	0,0183	0,1099	6,132	0,712	21,396	2128,51	1707,75	51337,20	18337,90	-0,0770	0,0123	1,4949	2,2859	1,4949	2,2737
0,1540	0,3509	0,6901	1,0829	0,0786	0,1496	0,669	0,416	10,529	520,31	5641,56	142634,55	835,60	-0,0466	0,0295	0,6434	1,1124	0,6434	1,0829
0,2644	0,8974	0,7236	1,4587	0,1201	0,2850	0,850	0,785	22,790	666,16	10611,99	308153,39	721,30	-0,0705	0,0308	0,6531	1,4894	0,6531	1,4587
0,3899	1,2589	0,6818	1,4067	0,1675	0,4156	0,597	1,025	35,542	521,52	19829,24	687509,51	303,92	-0,1063	0,0320	0,5755	1,4387	0,5755	1,4067
				5,8224	7,1221	472,664	37,524	553,756	224058,347	261777,031	6321446,74	4343540,77	0,1140	0,0334				
				H _{tot,x}	H _{tot,y}													

Deformacija x na meji elastične
Deformacija y na meji elastične

6 POTRESNA ANALIZA

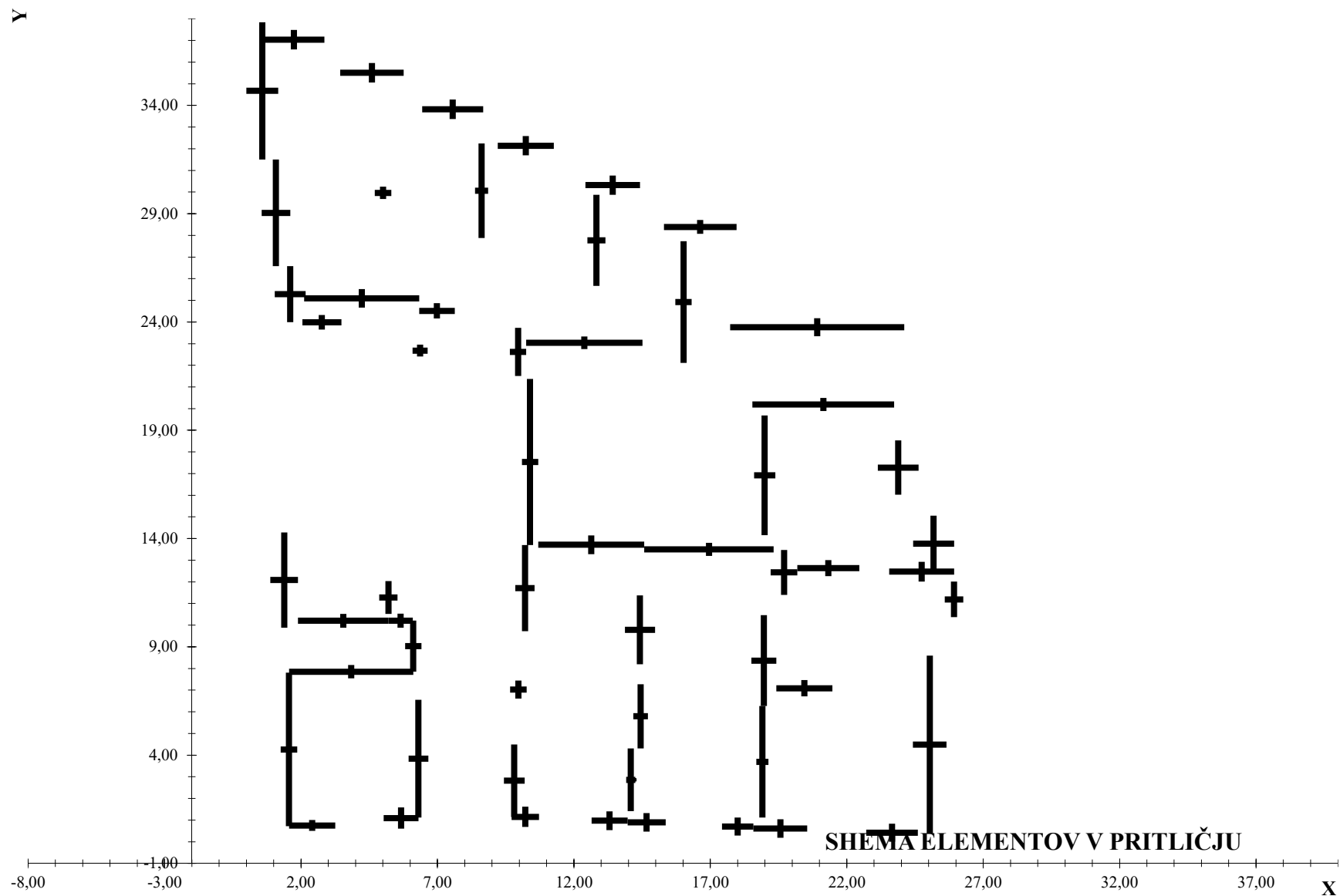
Deformacije zidov na meji elastičnosti				Deformacije zidov na meji nosilnosti				
δ_{sx}	δ_{sy}	δ_{exi}	δ_{eyi}	H_{xi}	H_{yi}	Q_i	δ_{xui}	δ_{yui}
1,5806	1,3594	0,5083	0,4599	0,0518	0,0169	0,3794	2,7038	2,2191
1,3697	1,3234	0,5062	0,4519	0,0676	0,0509	0,6071	2,3628	2,1487
1,4786	1,5675	0,5058	0,4407	0,0327	0,0264	0,5464	2,5365	2,5213
1,2060	1,2247	0,5069	0,4331	0,0483	0,0290	0,3491	2,1021	1,9607
1,2538	1,2404	0,5074	0,4298	0,0535	0,0307	0,3794	2,1794	1,9804
1,2157	1,2903	0,5086	0,4216	0,0373	0,0229	0,3187	2,1205	2,0471
1,3737	1,1234	0,5092	0,4178	0,0876	0,0412	0,4553	2,3742	1,7739
1,4027	1,1790	0,5104	0,4077	0,0808	0,0365	0,4553	2,4225	1,8468
1,6965	1,2307	0,4632	0,4564	0,1527	0,0492	0,7931	2,8169	2,0075
1,9709	1,0607	0,4483	0,4571	0,1084	0,0395	0,5005	3,2321	1,7366
0,9632	1,0461	0,4482	0,4520	0,0160	0,0112	0,1365	1,6198	1,7051
1,4662	0,9083	0,4680	0,4156	0,1077	0,0587	0,4670	2,4563	1,4263
1,5811	0,9055	0,4260	0,4348	0,1685	0,0874	0,6873	2,5728	1,4527
1,0604	0,4324	0,4273	0,4242	0,1448	0,0458	0,2255	1,7419	0,6787
1,4424	0,8178	0,4328	0,4134	0,1121	0,0648	0,4426	2,3618	1,2781
1,2034	0,7355	0,4338	0,4050	0,1456	0,0956	0,4663	1,9811	1,1330
1,9434	1,5195	0,3848	0,4139	0,1439	0,0491	1,2180	3,0865	2,4016
1,5701	1,0427	0,3621	0,4144	0,2514	0,1457	1,4400	2,4530	1,6396
1,9251	1,1994	0,3667	0,4354	0,1064	0,0384	0,6389	3,0284	1,9238
1,4097	1,3919	0,3690	0,4502	0,0041	0,0050	0,1061	2,2073	2,2554
0,5172	0,4597	0,3607	0,4590	0,0307	0,0194	0,0900	0,7661	0,7781
1,4582	1,3873	0,3574	0,4487	0,0275	0,0196	0,3417	2,2664	2,2458
1,5356	0,7903	0,3537	0,4555	0,1504	0,0960	0,6389	2,3842	1,3013
1,8169	1,8004	0,3227	0,4535	0,0065	0,0088	0,1721	2,7848	2,9144
0,9936	0,6923	0,3327	0,4250	0,1208	0,0986	0,5124	1,4836	1,0957
1,0310	0,8060	0,3205	0,4329	0,1197	0,1309	0,5590	1,5237	1,2902
0,9891	0,7390	0,3089	0,4407	0,1191	0,1371	0,5124	1,4382	1,1956
0,9523	0,6884	0,2982	0,4473	0,1271	0,1529	0,5124	1,3624	1,1252
0,9415	0,6691	0,2875	0,4545	0,1279	0,1619	0,5202	1,3279	1,1059
0,9427	0,6578	0,2778	0,4616	0,1185	0,1580	0,4969	1,3143	1,0991
1,4009	1,8595	0,4860	0,4620	0,0785	0,2388	1,5938	2,3806	3,0226
1,1588	1,7633	0,4887	0,4503	0,0930	0,2125	1,2021	1,9975	2,8500
1,3351	1,9092	0,4557	0,4508	0,0245	0,0687	0,4708	2,2268	3,0842

6 POTRESNA ANALIZA

1,2458	1,9365	0,4952	0,4417	0,0648	0,1296	0,8916	2,1471	3,1133
4,0868	4,2896	0,4685	0,4413	0,0136	0,0172	0,6011	6,6498	6,8776
1,3522	1,9256	0,4387	0,4408	0,0580	0,1454	1,0218	2,2268	3,0943
2,2952	2,7677	0,4949	0,4312	0,0073	0,0473	0,6011	3,8256	4,4264
1,5840	2,6351	0,4763	0,4303	0,0246	0,0777	0,6812	2,6580	4,2128
1,0519	1,7678	0,4509	0,4304	0,1175	0,1728	0,9016	1,7659	2,8252
1,7458	2,1190	0,4896	0,4194	0,0281	0,1166	1,0026	2,9382	3,3695
0,9688	1,6771	0,4599	0,4192	0,1094	0,1886	0,9150	1,6474	2,6622
0,9941	1,4031	0,4341	0,4174	0,0595	0,0884	0,4867	1,6465	2,2210
0,7039	1,4505	0,4846	0,4043	0,3929	0,4980	1,6341	1,2630	2,2759
0,8455	1,2426	0,4420	0,4021	0,0722	0,0923	0,5387	1,4214	1,9397
0,9276	1,5924	0,4363	0,4624	0,1352	0,2452	0,9761	1,5436	2,5959
1,0018	1,1194	0,4414	0,4531	0,0198	0,0421	0,2354	1,6706	1,8241
1,2126	1,6793	0,4017	0,4403	0,0702	0,2467	1,2441	1,9444	2,6995
1,2769	1,6854	0,3694	0,4414	0,0187	0,0624	0,3878	1,9956	2,7109
0,8443	1,5261	0,4056	0,4192	0,0925	0,2170	0,7982	1,3613	2,4206
0,3991	0,5623	0,4256	0,4040	0,5248	0,5142	0,7318	0,6810	0,8542
0,4452	0,5939	0,4033	0,4072	0,4774	0,4974	0,8462	0,7192	0,9098
1,4750	1,8959	0,3548	0,4265	0,0454	0,1730	1,2421	2,2891	3,0239
1,0143	1,7019	0,3367	0,4343	0,0404	0,1423	0,6136	1,5231	2,7261
1,5719	2,2614	0,3221	0,4447	0,0183	0,1099	0,7117	2,3918	3,6379
0,6901	1,0534	0,3525	0,4619	0,0786	0,1496	0,4164	1,0295	1,7327
0,7236	1,4279	0,3286	0,4632	0,1201	0,2850	0,7848	1,0449	2,3338
0,6818	1,3747	0,2928	0,4644	0,1675	0,4156	1,0251	0,9208	2,2507

5,8224	7,1221	37,5241
Hx	Hy	Qtot

đsti =	0,4256 mm
đsti =	0,4242 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA : **GLAVNI TRG 2 NOVO MI**

PRITLIČJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,155
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,190
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,330
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,432

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	12,387
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	16,205

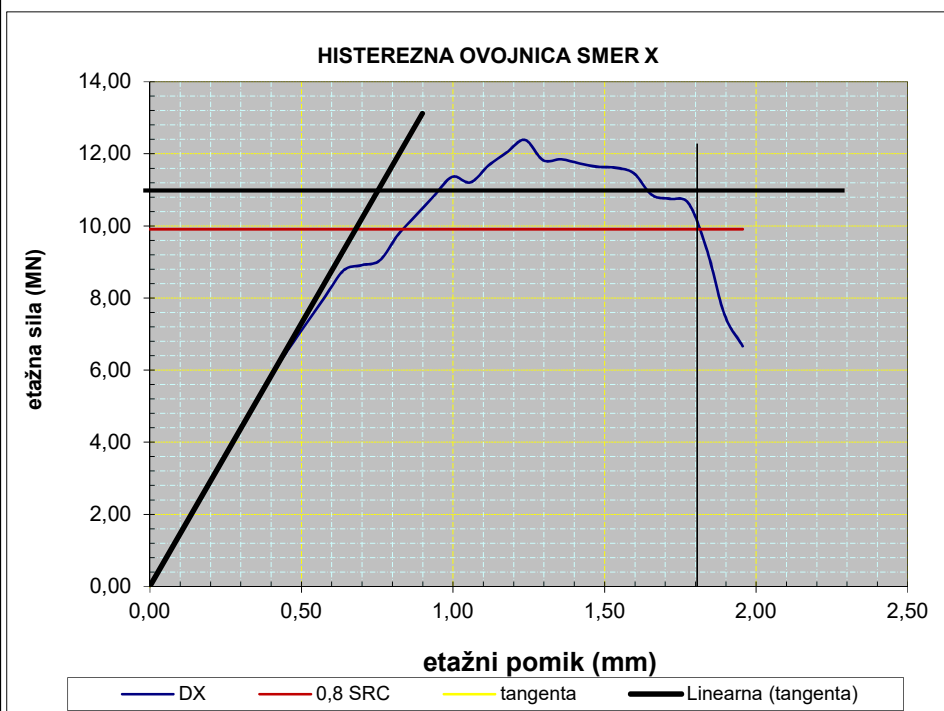
Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,596$	$X_s = 13,604$
$Y_m = 14,757$	$Y_s = 17,943$
$e_x = -1,007$ m	
$e_y = -3,186$ m	

$M_{tx} = -18,55$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,155
$M_{ty} = -7,17$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,190
$I_x = 1624373,73$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,3991 mm
$I_y = 1295547,23$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,4324 mm
$w_x = -6,35E-06$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	5,8224 MN
$w_y = -2,46E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	7,1221 MN

$SRC_{idx} = 0,293$	$> BSC = 0,292$	$\mu_{ux} = 2,41$	$\geq$	$\mu_u = 1,625$
$SRC_{idy} = 0,389$		$\mu_{uy} = 2,75$		

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI X

ST	d_x	H_{xi}
1	0,0000	0,0000
2	0,3991	5,8224
3	0,4589	6,6001
4	0,5188	7,3231
5	0,5787	8,0456
6	0,6385	8,7640
7	0,6984	8,9101
8	0,7583	9,0420
9	0,8181	9,7517
10	0,8780	10,2919
11	0,9379	10,8394
12	0,9977	11,3637
13	1,0576	11,2067
14	1,1174	11,6799
15	1,1773	12,0385
16	1,2372	12,3866
17	1,2970	11,8246
18	1,3569	11,8470
19	1,4168	11,7364
20	1,4766	11,6403
21	1,5365	11,6142
22	1,5963	11,4606
23	1,6562	10,8570
24	1,7161	10,7524
25	1,7759	10,6374
26	1,8358	9,3842
27	1,8957	7,5364
28	1,9555	6,6648

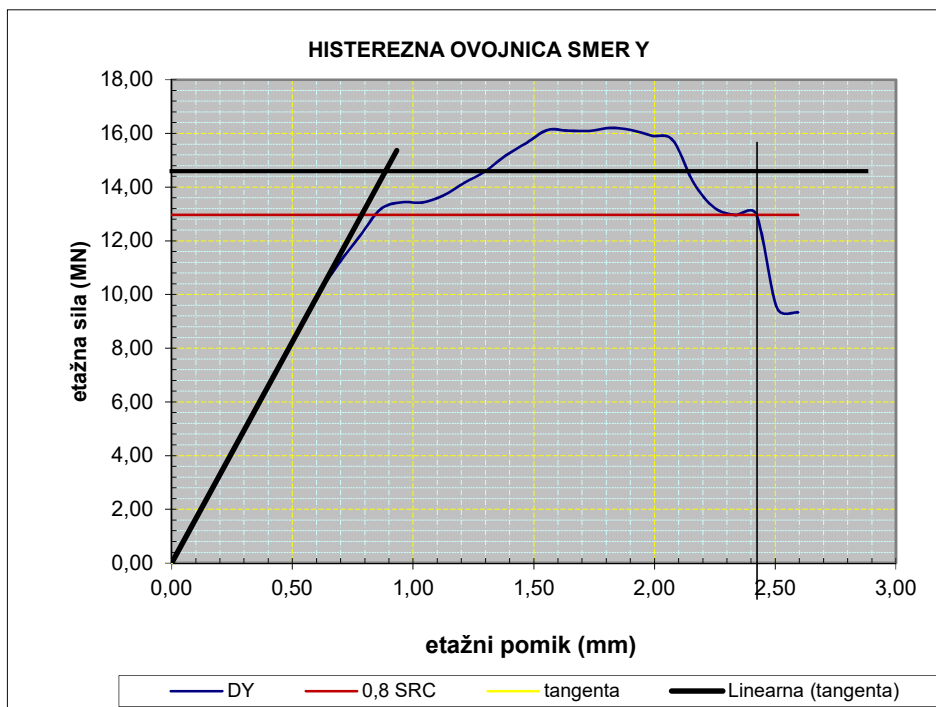


$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,330 \\ \mu_u &= 2,413 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 9,91 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idx}} = 0,293$$

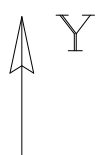
HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI Y

ST	d_y	H_{yi}
1	0,0000	0,0000
2	0,4324	7,1221
3	0,5189	8,5355
4	0,6054	9,9719
5	0,6919	11,1463
6	0,7783	12,1626
7	0,8648	13,1722
8	0,9513	13,4358
9	1,0378	13,4260
10	1,1243	13,6836
11	1,2108	14,1519
12	1,2972	14,5800
13	1,3837	15,1760
14	1,4702	15,6465
15	1,5567	16,1278
16	1,6432	16,1008
17	1,7296	16,0938
18	1,8161	16,2049
19	1,9026	16,1257
20	1,9891	15,9145
21	2,0756	15,7483
22	2,1621	14,1572
23	2,2485	13,2297
24	2,3350	12,9608
25	2,4215	12,9893
26	2,5080	9,4865
27	2,5945	9,3348



$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,432 \\ \mu_u &= 2,750 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 12,96 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idy}} = 0,389$$



OZNAKE ZIDOV:

Glavni trg 2 - 1. nadstropje, obstoječe stanje



X

Glavni trg 2 – obtežbe:

A	streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ$-42°)							$\alpha =$	42 °
	kritina + letve							=	0,65 kN/m ²
	dvojne letve							=	0,10 kN/m ²
	termoizolacija			0,2	x	1		=	0,20 kN/m ²
	špirovci	0	x	0,12	x	0,2	x	6	= 0,13 kN/m ²
	podkonstrukcija							=	0,10 kN/m ²
	sneg							=	0,00 kN/m ²
									q = 1,18 kN/m²
									q / cos α = 1,59 kN/m²
B	medetažna konstrukcija - opečni obok - sonda S8, S10, S13, S31								
	finalni tlak - parket			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	nasutje + lege			0,20	x	20		=	4,00 kN/m ²
	kamnit/opečni obok			0,2	x	24		=	3,60 kN/m ²
	30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m ²
									q = 8,62 kN/m²
C	medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S14								
	finalni tlak - AB plošča + teraco			0,10	x	25		=	2,50 kN/m ²
	nasutje			0,1	x	20		=	1,00 kN/m ²
	stropniki			0,2	x	7		=	1,26 kN/m ²
	omet			0	x	16		=	0,32 kN/m ²
	30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m ²
									q = 5,68 kN/m²
D	medetažna konstrukcija - AB plošča - sonda S16								
	finalni tlak - parket			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	nasutje + lege			0,2	x	20		=	3,00 kN/m ²
	AB plošča			0,2	x	25		=	4,00 kN/m ²
	omet			0	x	16		=	0,32 kN/m ²
									q = 8,34 kN/m²
E	medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S18								
	finalni tlak - parket			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	lesen oboj			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	letve							=	0,10 kN/m ²
	lesen oboj			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	stropniki	0	x	0,18	/	1,1	x	7	= 0,21 kN/m ²
	lesen oboj			0	x	7		=	0,21 kN/m ²
	omet			0	x	16		=	0,32 kN/m ²
									q = 2,07 kN/m²

F medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S19

finalni tlak - parket	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
lesen oboj	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
nasutje + lege	0,1	x	20	=	2,00 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,26 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 4,60 kN/m²

G medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S21

finalni tlak - parket	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
lesen oboj	0	x	7	=	0,21 kN/m ²
nasutje + lege	0,2	x	20	=	3,00 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,26 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 5,60 kN/m²

H medetažna konstrukcija - leseni stropniki - sonda S22

finalni tlak - parket				0	x	7	=	0,21 kN/m2
lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m2
stropniki	0	x	0,2	/	0,9	x	7	= 0,28 kN/m2
nasutje				0,2	x	20	=	3,00 kN/m2
lesen oboj				0	x	7	=	0,21 kN/m2
omet				0	x	16	=	0,32 kN/m2
30% q = 2,00 kN/m ²							=	0,60 kN/m2
							q	= 4,83 kN/m2

I medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S26

tlaki	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
leseni stropniki	0,2	x	7	=	1,54 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 3,90 kN/m²

J medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S27

zaključni sloj - tlakovci	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
nasutje	0	x	20	=	0,80 kN/m ²
AB plošča	0,2	x	25	=	4,00 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 2,00 kN/m ²				=	0,60 kN/m ²
					q = 7,16 kN/m²

K medetažna konstrukcija nad 2. nadstropjem - sonda S28, S29

zaključni sloj - tlakovci	0,1	x	24	=	1,44 kN/m ²
nasutje	0	x	20	=	0,60 kN/m ²
stropniki	0,2	x	7	=	1,05 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²

30% q = 2,00 kN/m ²	=	0,60 kN/m ²
	q	= 4,01 kN/m²

L konstrukcija stopnic

obloga	0,1	x	16	=	0,80 kN/m ²
AB plošča	0,3	x	25	=	6,25 kN/m ²
omet	0	x	16	=	0,32 kN/m ²
30% q = 3,00 kN/m ²				=	0,90 kN/m ²
	q			=	8,27 kN/m²

specifična teža opečnega zidovja: $\gamma = 16 \text{ kN/m}^3$

specifična teža opečnega zidovja -*polna opeka: $\gamma = 22 \text{ kN/m}^3$

specifična teža kamnitega zidovja: $\gamma = 24 \text{ kN/m}^3$

Obtežbe na posamezne zidove v nadstropju

Zidovi 1 do 10

streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ\text{-}42^\circ$)	5,30	x	1,59	=	8,41 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I, I)	1,50	x	4,01	=	6,02 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,70	x	2,40	x	24,00 = 40,32 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)	1,50	x	5,60	=	8,40 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,70	x	1,60	x	24,00 = 26,88 kN/m
					96,03 kN/m

Zidovi 11 do 14

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I, I)	1,50	x	4,01	=	6,02 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,20	x	8,62	=	10,34 kN/m
zid v II. nadstropju	0,65	x	3,00	x	24,00 = 46,80 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)	1,50	x	5,60	=	8,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,20	x	8,62	=	10,34 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,75	x	1,60	x	24,00 = 28,80 kN/m
					110,70 kN/m

Zidovi 15 do 17

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I, I)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,60	x	2,40	x	24,00 = 34,56 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C, I)	1,50	x	5,68	=	8,52 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,40	x	1,60	x	24,00 = 15,36 kN/m
					70,47 kN/m

Zidovi 18 do 19

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,36	x	2,70	x	24,00 = 23,33 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,50	x	5,68	=	8,52 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)	1,50	x	2,07	=	3,10 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,75	x	1,60	x	24,00 = 28,80 kN/m
					75,78 kN/m

Zidovi 20 do 21

streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ\text{-}42^\circ$)	5,30	x	1,59	=	8,41 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,70	x	8,62	=	14,65 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,6	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,70	x	8,62	=	14,65 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,6	0,70	x	1,20	x	24,00 = 20,16 kN/m
					94,12 kN/m

Zidovi 22 do 23

streha + ostrešje ($\alpha = 37^\circ\text{-}42^\circ$)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	2,00	x	24,00 = 33,60 kN/m
					95,79 kN/m

Zidovi 24 do 25

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	2,60	x	4,01	=	10,43 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,75	x	2,40	x	24,00 = 43,20 kN/m

medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,60	x	5,68	=	14,77 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	1,05	x	1,60	x	24,00 = 40,32 kN/m
					108,71 kN/m

Zid 26 in 30

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,10	x	4,01	=	4,41 kN/m
stopniščna konstrukcija	1,00	x	8,27	=	8,27 kN/m
zid v II. nadstropju	0,75	x	3,00	x	24,00 = 54,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,10	x	5,68	=	6,25 kN/m
stopniščna konstrukcija	1,00	x	8,27	=	8,27 kN/m
zid v I. nadstropju	0,75	x	2,00	x	24,00 = 36,00 kN/m
					117,20 kN/m

Zidovi 27 do 29

stopniščna konstrukcija			2,00	x	8,27 = 16,54 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,3	0,50	x	0,90	x	24,00 = 10,80 kN/m
stopniščna konstrukcija			2,00	x	8,27 = 16,54 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,3	0,50	x	0,60	x	24,00 = 7,20 kN/m
					51,08 kN/m

Zidovi 31-32

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,00	x	4,01	=	4,01 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)	2,00	x	7,16	=	14,32 kN/m
zid v II. nadstropju	0,65	x	3,00	x	22,00 = 42,90 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	1,00	x	5,68	=	5,68 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	2,00	x	22,00 = 30,80 kN/m
					114,95 kN/m

Zidovi 33 do 38

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			3,00	x	1,59 = 4,76 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (I)	1,50	x	0,00	=	0,00 kN/m
zid v II. nadstropju	0,80	x	3,00	x	22,00 = 52,80 kN/m
					63,56 kN/m

Zid 39

enako kot zidova 83 in 84	kN/m
	61,61 kN/m

Zidovi 40 do 46

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			4,00	x	1,59 = 6,35 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (I)	1,50	x	0,00	=	0,00 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	1,00	x	2,40	x	22,00 = 52,80 kN/m
					65,15 kN/m

Zid 47

streha + ostrešje (a = 37°-42°)			2,50	x	1,59 = 3,97 kN/m
zid v podstrešju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)	2,50	x	3,90	=	9,75 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (H)	2,50	x	4,83	=	12,08 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	2,00	x	24,00 = 33,60 kN/m
					160,19 kN/m

Zidovi 48 do 49

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	1,00	x	1,59	=	1,59 kN/m
zid v podstrešju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	1,00	x	8,62	=	8,62 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	2,00	x	24,00 = 33,60 kN/m
					153,23 kN/m

Zidovi 50 do 54, 57

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)	4,50	x	3,90	=	17,55 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F, C)	4,50	x	5,60	=	25,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					118,35 kN/m

Zid 52

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v II. nadstropju	0,70	x	3,00	x	24,00 = 50,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	0,50	x	8,62	=	4,31 kN/m
zid v I. nadstropju	0,70	x	2,00	x	24,00 = 33,60 kN/m
					92,62 kN/m

Zidovi 55 do 56

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	6,00	x	1,59	=	9,52 kN/m
AB venec v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	2,20	x	4,01	=	8,82 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,6	0,75	x	1,80	x	24,00 = 32,40 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,20	x	5,68	=	12,50 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,6	0,75	x	1,20	x	24,00 = 21,60 kN/m
					90,84 kN/m

Zidovi 58

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	2,00	x	4,01	=	8,02 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,5	0,70	x	1,50	x	24,00 = 25,20 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,00	x	5,68	=	11,36 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,5	0,70	x	1,00	x	24,00 = 16,80 kN/m
					64,55 kN/m

Zidovi 59 do 60

medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)	2,40	x	3,90	=	9,36 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	1,00	x	4,01	=	4,01 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (F)	2,40	x	4,60	=	11,04 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)	3,00	x	2,07	=	6,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					106,21 kN/m

Zidovi 61 do 62

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	5,50	x	4,01	=	22,06 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	5,50	x	5,68	=	31,24 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					132,07 kN/m

Zid 63

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	4,00	x	1,59	=	6,35 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (E)	3,00	x	2,07	=	6,20 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					106,18 kN/m

Zidovi 64 do 68

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	5,00	x	1,59	=	7,94 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	3,00	x	4,01	=	12,03 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,70	x	2,70	x	24,00 = 45,36 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	3,00	x	5,68	=	17,04 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,70	x	1,80	x	24,00 = 30,24 kN/m
					118,61 kN/m

Zidovi 69 do 71

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	5,00	x	1,59	=	7,94 kN/m
AB vez v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)	2,30	x	7,16	=	16,47 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,50	x	2,70	x	22,00 = 29,70 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	3,00	x	8,62	=	25,86 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,65	x	1,80	x	22,00 = 25,74 kN/m
					111,70 kN/m

Zidovi 72

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (K)	5,50	x	4,01	=	22,06 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,9	0,25	x	2,70	x	22,00 = 14,85 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	5,50	x	5,68	=	31,24 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,9	0,40	x	1,80	x	22,00 = 15,84 kN/m
					87,16 kN/m

Zidovi 73 do 74

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	6,00	x	1,59	=	9,52 kN/m
AB venec v podstrešju	0,60	x	0,40	x	25,00 = 6,00 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (I)	2,00	x	3,90	=	7,80 kN/m
zid v II. nadstropju x 0,8	0,65	x	2,40	x	22,00 = 34,32 kN/m
medetažna konstr. nad I. nadstropjem (C)	2,00	x	5,68	=	11,36 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,8	0,65	x	1,60	x	22,00 = 22,88 kN/m
					91,88 kN/m

Zidovi 75 do 76

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	5,00	x	3,90	=	19,50 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,95	0,50	x	2,85	x	22,00 = 31,35 kN/m
					54,02 kN/m

Zidovi 77 do 78

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad II. nadstropjem (J)	3,00	x	3,90	=	11,70 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	2,00	x	3,90	=	7,80 kN/m
zid v II. nadstropju	0,75	x	3,00	x	22,00 = 49,50 kN/m

medetažna konstr. nad I. nadstropjem (B)	2,00	x	8,62	=	17,24 kN/m
zid v I. nadstropju	0,75	x	2,00	x	22,00 = 33,00 kN/m
					122,41 kN/m

Zidovi 79 do 80

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	2,00	x	1,59	=	3,17 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	1,00	x	3,90	=	3,90 kN/m
zid v I. nadstropju x 0,2	0,50	x	0,60	x	22,00 = 6,60 kN/m
					13,67 kN/m

Zidovi 81

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	3,00	x	1,59	=	4,76 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	6,50	x	3,90	=	25,35 kN/m
zid v I. nadstropju	0,40	x	3,00	x	22,00 = 26,40 kN/m
					56,51 kN/m

Zidovi 82 do 84

streha + ostrešje (a = 37°-42°)	3,00	x	1,59	=	4,76 kN/m
medetažna konstr. nad nadstropjem (I)	3,50	x	3,90	=	13,65 kN/m
zid v I. nadstropju	0,60	x	3,00	x	24,00 = 43,20 kN/m
					61,61 kN/m

LASTNOSTI ZIDOV

oznaka materiala	material	f_t (MPa)	f_c (MPa)	G	E
1	injektiran kamnit zid	0,18	1,40	400,00	3000,00
2	kamnit zid	0,08	1,00	90,00	2600,00
3	opečni zid	0,12	2,50	300,00	5000,00
4	kamen	1,50	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	400,00	3000,00
2	kamnit zid	0,07	0,83	90,00	2600,00
3	opečni zid	0,10	2,08	300,00	5000,00
4	kamen	1,25	12,50	400,00	6000,00
5	nov beton	2,50	25,00	12500,00	31000,00

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE ZIDOV V NADSTROPJU in OBTEŽBE ZIDOV

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	g _i (kN/m)	L (m)	G _i (MN)	σ _i (MPa)
1	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	96,03	2,25	0,216	0,179
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	96,03	2,30	0,221	0,196
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	96,03	1,65	0,158	0,235
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	96,03	1,55	0,149	0,240
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	96,03	1,60	0,154	0,248
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	96,03	2,40	0,230	0,180
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	96,03	1,35	0,130	0,223
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	96,03	3,90	0,375	0,229
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	96,03	3,90	0,375	0,188
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	96,03	1,60	0,154	0,231
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	110,70	2,15	0,238	0,191
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	110,70	2,15	0,238	0,238
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	110,70	2,05	0,227	0,272
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	110,70	2,95	0,327	0,281
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	70,47	3,15	0,222	0,233
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	70,47	2,40	0,169	0,263
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	70,47	2,40	0,169	0,238
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	75,78	3,10	0,235	0,142
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	75,78	2,70	0,205	0,163
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	94,12	1,70	0,160	0,351
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	94,12	2,70	0,254	0,372
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	95,79	1,95	0,187	0,370
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	95,79	0,95	0,091	0,307
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	108,71	2,75	0,299	0,129
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	108,71	4,60	0,500	0,180
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	117,20	4,00	0,469	0,159
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	117,20	1,40	0,164	0,400
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	117,20	2,10	0,246	1,094
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	117,20	1,45	0,170	0,755
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	117,20	4,90	0,574	0,226
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	114,95	2,90	0,333	0,210
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	114,95	3,85	0,443	0,172
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	69,41	1,90	0,132	0,154
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	69,41	2,05	0,142	0,103
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	69,41	1,80	0,125	0,159
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	69,41	4,55	0,316	0,127
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	69,41	1,65	0,115	0,219
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	69,41	1,75	0,121	0,175
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	61,61	0,80	0,049	0,102
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	66,72	2,15	0,143	0,109
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	66,72	2,30	0,153	0,099
42	1,50	1,97	0,95	12,92	31,05	66,72	2,85	0,190	0,102
43	1,50	2,68	1,02	9,95	33,12	66,72	4,00	0,267	0,098
44	1,50	1,65	0,82	7,01	34,86	66,72	2,80	0,187	0,138
45	1,50	2,33	0,77	4,15	36,47	66,72	3,70	0,247	0,137
46	1,50	1,65	0,72	1,12	38,04	66,72	2,50	0,167	0,140
47	3,00	0,60	7,05	1,86	4,35	160,19	7,05	1,129	0,267
48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	153,23	1,95	0,299	0,252
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	153,23	2,05	0,314	0,202
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	118,35	2,65	0,314	0,230
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	118,35	3,55	0,420	0,209
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	118,35	1,30	0,154	0,181
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	118,35	3,35	0,396	0,215

54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	118,35	3,15	0,373	0,218
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	90,84	2,80	0,254	0,269
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	90,84	2,95	0,268	0,322
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	118,35	5,90	0,698	0,197
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	64,55	2,40	0,155	0,195
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	106,21	3,40	0,361	0,251
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	106,21	2,70	0,287	0,192
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	132,07	2,30	0,304	0,426
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	132,07	2,45	0,324	0,266
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	106,18	6,40	0,680	0,197
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	118,61	1,20	0,142	0,271
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	118,61	2,65	0,314	0,326
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	118,61	2,20	0,261	0,249
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	118,61	2,90	0,344	0,348
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	118,61	2,25	0,267	0,237
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	111,70	3,55	0,397	0,198
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	111,70	3,30	0,369	0,294
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	111,70	1,30	0,145	0,152
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	87,16	3,80	0,331	0,203
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	91,88	2,25	0,207	0,263
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	91,88	2,60	0,239	0,175
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	54,02	3,45	0,186	0,133
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	54,02	3,10	0,167	0,109
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	122,41	2,30	0,282	0,178
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	122,41	6,25	0,765	0,197
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	13,67	2,80	0,038	0,295
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	13,67	1,60	0,022	0,169
81	3,00	0,41	7,53	7,27	29,36	56,51	7,50	0,424	0,139
82	3,00	0,60	2,92	1,78	25,62	61,61	2,90	0,179	0,102
83	3,00	0,59	4,23	0,89	29,36	61,61	4,25	0,262	0,105
84	3,00	0,60	6,92	0,30	34,94	61,61	6,95	0,428	0,103

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	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	90,00	2600,00	0,179	0,07	0,83	1,50	2	1,21	0,00	21,48%
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	90,00	2600,00	0,196	0,07	0,83	1,50	2	1,13	0,00	23,47%
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	90,00	2600,00	0,235	0,07	0,83	1,50	2	0,67	0,00	28,21%
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	90,00	2600,00	0,240	0,07	0,83	1,50	2	0,62	0,00	28,86%
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	90,00	2600,00	0,248	0,07	0,83	1,50	2	0,62	0,00	29,79%
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	90,00	2600,00	0,180	0,07	0,83	1,50	2	1,28	0,00	21,54%
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	90,00	2600,00	0,223	0,07	0,83	1,50	2	0,58	0,00	26,73%
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	90,00	2600,00	0,229	0,07	0,83	1,50	2	1,64	0,00	27,45%
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	90,00	2600,00	0,188	0,07	0,83	1,50	2	2,00	0,00	22,51%
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	90,00	2600,00	0,231	0,07	0,83	1,50	2	0,67	0,00	27,68%
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	90,00	2600,00	0,191	0,07	0,83	1,50	2	1,25	0,00	22,91%
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	2	1,00	0,00	28,54%
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	90,00	2600,00	0,272	0,07	0,83	1,50	2	0,83	0,00	32,62%
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	90,00	2600,00	0,281	0,07	0,83	1,50	2	1,16	0,00	33,67%
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	90,00	2600,00	0,233	0,07	0,83	1,50	2	0,95	0,00	27,91%
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	90,00	2600,00	0,263	0,07	0,83	1,50	2	0,64	0,00	31,59%
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	2	0,71	0,00	28,57%
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	90,00	2600,00	0,142	0,07	0,83	1,50	2	1,66	0,00	16,99%
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	90,00	2600,00	0,163	0,07	0,83	1,50	2	1,26	0,00	19,51%
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	90,00	2600,00	0,351	0,07	0,83	1,50	2	0,46	0,00	42,08%
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	90,00	2600,00	0,372	0,07	0,83	1,50	2	0,68	0,00	44,68%
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	90,00	2600,00	0,370	0,07	0,83	1,50	2	0,51	0,00	44,35%
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	90,00	2600,00	0,307	0,07	0,83	1,50	2	0,30	0,00	36,82%
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	90,00	2600,00	0,129	0,07	0,83	1,50	2	2,31	0,00	15,53%
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	90,00	2600,00	0,180	0,07	0,83	1,50	2	2,78	0,00	21,62%
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	90,00	2600,00	0,159	0,07	0,83	1,50	2	2,94	0,00	19,12%
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	400,00	6000,00	0,400	1,25	12,50	1,50	4	0,41	0,00	3,20%
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	400,00	6000,00	1,094	1,25	12,50	1,50	4	0,00	0,23	8,75%
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	400,00	6000,00	0,755	1,25	12,50	1,50	4	0,00	0,23	6,04%
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	90,00	2600,00	0,226	0,07	0,83	1,50	2	2,55	0,00	27,07%
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	90,00	2600,00	0,210	0,07	0,83	1,50	2	1,59	0,00	25,16%
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	90,00	2600,00	0,172	0,07	0,83	1,50	2	2,57	0,00	20,65%
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	90,00	2600,00	0,154	0,07	0,83	1,50	2	0,86	0,00	18,43%
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	90,00	2600,00	0,103	0,07	0,83	1,50	2	1,38	0,00	12,41%
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	400,00	6000,00	0,159	1,25	12,50	1,50	4	0,78	0,00	1,27%
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	90,00	2600,00	0,127	0,07	0,83	1,50	2	2,49	0,00	15,23%
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	90,00	2600,00	0,219	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,52	26,26%
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	90,00	2600,00	0,175	0,07	0,83	1,50	2	0,70	0,00	20,96%
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	90,00	2600,00	0,102	0,07	0,83	1,50	2	0,48	0,00	12,25%
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	90,00	2600,00	0,109	0,07	0,83	1,50	2	1,32	0,00	13,05%
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	90,00	2600,00	0,099	0,07	0,83	1,50	2	1,55	0,00	11,89%
42	1,50	1,97	0,95	12,92	31,05	90,00	2600,00	0,102	0,07	0,83	1,50	2	1,87	0,00	12,19%
43	1,50	2,68	1,02	9,95	33,12	90,00	2600,00	0,098	0,07	0,83	1,50	2	2,72	0,00	11,77%
44	1,50	1,65	0,82	7,01	34,86	90,00	2600,00	0,138	0,07	0,83	1,50	2	1,35	0,00	16,55%
45	1,50	2,33	0,77	4,15	36,47	90,00	2600,00	0,137	0,07	0,83	1,50	2	1,80	0,00	16,46%
46	1,50	1,65	0,72	1,12	38,04	90,00	2600,00	0,140	0,07	0,83	1,50	2	1,19	0,00	16,80%
47	3,00	0,60	7,05	1,86	4,35	90,00	2600,00	0,267	0,07	0,83	1,50	2	0,00	4,23	32,02%
48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	90,00	2600,00	0,252	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,18	30,29%
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	90,00	2600,00	0,202	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,55	24,27%
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	90,00	2600,00	0,230	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,36	27,65%
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	90,00	2600,00	0,209	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,01	25,11%
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	90,00	2600,00	0,181	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,85	21,71%
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	90,00	2600,00	0,215	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,85	25,75%
54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	90,00	2600,00	0,218	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,71	26,18%
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	90,00	2600,00	0,269	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,94	32,30%
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	90,00	2600,00	0,322	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,83	38,67%
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,54	23,64%
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	90,00	2600,00	0,195	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,80	23,36%
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	90,00	2600,00	0,251	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,44	30,11%
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	90,00	2600,00	0,192	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,49	23,09%
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	90,00	2600,00	0,426	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,71	51,16%
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	90,00	2600,00	0,266	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,22	31,91%
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,46	23,60%
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	90,00	2600,00	0,271	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,52	32,54%
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	90,00	2600,00	0,326	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,96	39,11%
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	90,00	2600,00	0,249	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,05	29,93%
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	90,00	2600,00	0,348	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,99	41,74%
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	90,00	2600,00	0,237	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,12	28,49%
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	90,00	2600,00	0,198	0,07	0,83	1,50	2	0,00	2,00	23,81%
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	90,00	2600,00	0,294	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,25	35,26%
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	90,00	2600,00	0,152	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,96	18,21%
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	90,00	2600,00	0,203	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,63	24,37%
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	90,00	2600,00	0,263	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,79	31,56%
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	90,00	2600,00	0,175	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,37	20,95%
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	90,00	2600,00	0,133	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,40	15,93%
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	90,00	2600,00	0,109	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,53	13,12%
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	90,00	2600,00	0,178	0,07	0,83	1,50	2	0,00	1,58	21,33%
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	2	0,00	3,89	23,58%
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	90,00	2600,00	0,295	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,00	35,45%
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	90,00	2600,00	0,169	0,07	0,83	1,50	2	0,00	0,00	20,26%
81	3,00	0,41	7,												

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * \gamma_1 * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,093
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,086
Faktor obnašanja konstrukcije	$q = 1,500$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,288
Faktor pomembnosti objekta	$\gamma_1 = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,344
			SRC_{idx} = 0,257	
			SRC_{idy} = 0,292	

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	6,611 MN
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	7,883 MN

Nosilnosti z
meji elastič
etaže in eta
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 _i	K _{xei}	K _{yxi}	C _r	b _x	b _y	H _{uxxi}	H _{uxyi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}	H _{uABx}	H _{uABy}	δ _{exi} (mm)	δ _{eyi} (mm)	H _{exi}
1	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	90,00	2600,00	0,179	0,07	0,83	1,50	59,04	53,45	0,90	1,10	1,50	0,1264	0,0927	0,1927	0,0802	0,1927	0,0802	3,2636	1,4994	0,0439
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	90,00	2600,00	0,196	0,07	0,83	1,50	55,27	48,93	0,90	1,10	1,50	0,1222	0,0896	0,1958	0,0732	0,1958	0,0732	3,5426	1,4964	0,0409
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	90,00	2600,00	0,235	0,07	0,83	1,50	31,81	29,16	0,90	1,10	1,50	0,0782	0,0574	0,0792	0,0490	0,0792	0,0490	2,4890	1,6789	0,0235
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	90,00	2600,00	0,240	0,07	0,83	1,50	28,98	26,63	0,90	1,10	1,50	0,0725	0,0531	0,0691	0,0447	0,0691	0,0447	2,3833	1,6770	0,0213
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	90,00	2600,00	0,248	0,07	0,83	1,50	28,98	26,63	0,90	1,10	1,50	0,0734	0,0538	0,0704	0,0455	0,0704	0,0455	2,4279	1,7085	0,0213
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	90,00	2600,00	0,180	0,07	0,83	1,50	62,93	56,90	0,90	1,10	1,50	0,1346	0,0987	0,2173	0,0858	0,2173	0,0858	3,4530	1,5086	0,0465
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	90,00	2600,00	0,223	0,07	0,83	1,50	26,57	25,72	0,90	1,10	1,50	0,0661	0,0485	0,0524	0,0445	0,0524	0,0445	1,9709	1,7319	0,0197
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	90,00	2600,00	0,229	0,07	0,83	1,50	39,25	25,80	0,90	1,10	1,50	0,1880	0,1379	0,2229	0,0602	0,2229	0,0602	5,6794	2,3355	0,0291
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	90,00	2600,00	0,188	0,07	0,83	1,50	48,11	34,34	0,90	1,10	1,50	0,2126	0,1559	0,2551	0,0732	0,2551	0,0732	5,3034	2,1318	0,0358
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	90,00	2600,00	0,231	0,07	0,83	1,50	31,00	29,54	0,90	1,10	1,50	0,0767	0,0563	0,0692	0,0528	0,0692	0,0528	2,2316	1,7889	0,0232
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	90,00	2600,00	0,191	0,07	0,83	1,50	47,30	41,98	0,90	1,10	1,50	0,1337	0,0980	0,1550	0,0750	0,1550	0,0750	3,2761	1,7876	0,0322
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	37,21	33,60	0,90	1,10	1,50	0,1167	0,0855	0,1164	0,0689	0,1164	0,0689	3,1276	2,0509	0,0253
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	90,00	2600,00	0,272	0,07	0,83	1,50	30,28	28,03	0,90	1,10	1,50	0,1026	0,0753	0,0873	0,0620	0,0873	0,0620	2,8833	2,2101	0,0205
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	90,00	2600,00	0,281	0,07	0,83	1,50	43,94	39,06	0,90	1,10	1,50	0,1449	0,1063	0,1725	0,0877	0,1725	0,0877	3,9264	2,2443	0,0297
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	90,00	2600,00	0,233	0,07	0,83	1,50	36,08	20,93	0,90	1,10	1,50	0,1103	0,0809	0,2053	0,0313	0,2053	0,0313	5,6904	1,4956	0,0245
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	90,00	2600,00	0,263	0,07	0,83	1,50	21,77	13,29	0,90	1,10	1,50	0,0780	0,0572	0,0845	0,0231	0,0845	0,0231	3,8843	1,7349	0,0149
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	90,00	2600,00	0,238	0,07	0,83	1,50	24,07	15,96	0,90	1,10	1,50	0,0829	0,0608	0,0880	0,0267	0,0880	0,0267	3,6584	1,6739	0,0165
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	90,00	2600,00	0,142	0,07	0,83	1,50	57,84	47,69	0,90	1,10	1,50	0,1599	0,1173	0,2126	0,0673	0,2126	0,0673	3,6752	1,4107	0,0399
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	90,00	2600,00	0,163	0,07	0,83	1,50	43,58	33,94	0,90	1,10	1,50	0,1273	0,0934	0,1576	0,0491	0,1576	0,0491	3,6173	1,4469	0,0301
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	90,00	2600,00	0,351	0,07	0,83	1,50	14,22	14,08	0,90	1,10	1,50	0,0623	0,0457	0,0325	0,0317	0,0325	0,0317	2,2867	2,2517	0,0094
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	90,00	2600,00	0,372	0,07	0,83	1,50	28,84	26,40	0,90	1,10	1,50	0,0955	0,0701	0,0868	0,0571	0,0868	0,0571	3,0101	2,1615	0,0190
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	90,00	2600,00	0,370	0,07	0,83	1,50	41,46	37,15	0,90	1,10	1,50	0,0705	0,0517	0,1397	0,0483	0,1397	0,0483	3,3698	1,2993	0,0268
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	90,00	2600,00	0,307	0,07	0,83	1,50	23,45	22,16	0,90	1,10	1,50	0,0383	0,0281	0,0421	0,0287	0,0421	0,0281	1,7955	1,2673	0,0152
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	90,00	2600,00	0,129	0,07	0,83	1,50	56,81	49,30	0,90	1,10	1,50	0,2161	0,1585	0,1882	0,0931	0,1882	0,0931	3,3127	1,8888	0,0364
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	90,00	2600,00	0,180	0,07	0,83	1,50	69,38	58,78	0,90	1,10	1,50	0,2913	0,2136	0,3581	0,1416	0,3581	0,1416	5,1616	2,4086	0,0442
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	90,00	2600,00	0,159	0,07	0,83	1,50	74,97	52,44	0,90	1,10	1,50	0,2955	0,2167	0,5247	0,0959	0,5247	0,0959	6,9983	1,8282	0,0471
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	400,00	6000,00	0,400	1,25	12,50	1,50	80,38	73,73	0,90	1,10	1,50	0,4823	0,3537	0,0806	0,0656	0,0806	0,0656	1,0021	0,8897	0,0491
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	400,00	6000,00	1,094	1,25	12,50	1,50	34,84	37,32	0,90	1,50	1,10	0,2311	0,3151	0,0722	0,0802	0,0722	0,0802	2,0720	2,1493	0,0213
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	400,00	6000,00	0,755	1,25	12,50	1,50	34,84	37,32	0,90	1,50	1,10	0,2137	0,2915	0,0513	0,0570	0,0513	0,0570	1,4732	1,5281	0,0213
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	90,00	2600,00	0,226	0,07	0,83	1,50	65,17	34,61	0,90	1,10	1,50	0,2907	0,2132	0,7087	0,0749	0,6130	0,0749	9,4055	2,1639	0,0387
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	90,00	2600,00	0,210	0,07	0,83	1,50	54,07	43,65	0,90	1,10	1,50	0,1766	0,1295	0,2630	0,0814	0,2630	0,0814	4,8645	1,8653	0,0311
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	90,00	2600,00	0,172	0,07	0,83	1,50	65,44	43,07	0,90	1,10	1,50	0,2654	0,1947	0,4664	0,0808	0,4664	0,0808	7,1280	1,8772	0,0375
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	90,00	2600,00	0,154	0,07	0,83	1,50	20,81	10,17	0,90	1,10	1,50	0,0851	0,0624	0,0704	0,0168	0,0704	0,0168	3,3813	1,6511	0,0115
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	90,00	2600,00	0,103	0,07	0,83	1,50	33,62	23,27	0,90	1,10	1,50	0,1199	0,0879	0,0874	0,0291	0,0874	0,0291	2,5989	1,2503	0,0183
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	400,00	6000,00	0,159	1,25	12,50	1,50	94,40	81,77	0,90	1,10	1,50	0,8519	0,6247	0,0571	0,0432	0,0571	0,0432	6,0651	0,5279	0,0509
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	90,00	2600,00	0,127	0,07	0,83	1,50	83,74	68,69	0,90	1,10	1,50	0,2313	0,1697	0,3934	0,0937	0,3934	0,0937	4,6981	1,3643	0,0444
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	90,00	2600,00	0,219	0,07	0,83	1,50	13,70	14,45	0,90	1,50	1,10	0,0433	0,0591	0,0261	0,0296	0,0261	0,0296	1,9031	2,0481	0,0071
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	90,00	2600,00	0,175	0,07	0,83	1,50	21,48	17,08	0,90	1,10	1,50	0,0722	0,0529	0,0506	0,0262	0,0506	0,0262	2,3553	1,5328	0,0110
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	90,00	2600,00	0,102	0,07	0,83	1,50	8,62	7,01	0,90	1,10	1,50	0,0419	0,0307	0,0116	0,0087	0,0116	0,0087	1,3465	1,2335	0,0041
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	90,00	2600,00	0,109	0,07	0,83	1,50	64,31	60,20	0,90	1,10	1,50	0,1167	0,0856	0,1330	0,0686	0,1330	0,0686	2,0680	1,1391	0,0322
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	90,00	2600,00	0,099	0,07	0,83	1,50	75,88	71,42	0,90	1,10	1,50	0,1332	0,0977	0,1594	0,0790	0,1594	0,0790	2,1000	1,1061	

6 POTRESNA ANALIZA

48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	90,00	2600,00	0,252	0,07	0,83	1,50	17,19	27,74	0,90	1,50	1,10	0,1036	0,1413	0,0417	0,1370	0,0417	0,1370	2,4228	4,9374	0,0116
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	90,00	2600,00	0,202	0,07	0,83	1,50	26,55	36,61	0,90	1,50	1,10	0,1248	0,1701	0,0594	0,1642	0,0594	0,1642	2,2384	4,4867	0,0174
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	90,00	2600,00	0,230	0,07	0,83	1,50	43,09	52,47	0,90	1,50	1,10	0,1149	0,1567	0,0776	0,2501	0,0776	0,2501	1,8009	4,7655	0,0313
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	90,00	2600,00	0,209	0,07	0,83	1,50	31,09	48,87	0,90	1,50	1,10	0,1634	0,2228	0,0682	0,3240	0,0682	0,3240	2,1925	6,6301	0,0216
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	90,00	2600,00	0,181	0,07	0,83	1,50	13,23	18,43	0,90	1,50	1,10	0,0656	0,0894	0,0263	0,0522	0,0263	0,0522	1,9847	2,8332	0,0086
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	90,00	2600,00	0,215	0,07	0,83	1,50	52,05	64,85	0,90	1,50	1,10	0,1518	0,2070	0,0966	0,3759	0,0966	0,3759	1,8560	5,7966	0,0376
54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	90,00	2600,00	0,218	0,07	0,83	1,50	47,86	59,83	0,90	1,50	1,10	0,1413	0,1927	0,0891	0,3295	0,0891	0,3295	1,8615	5,5063	0,0329
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	90,00	2600,00	0,269	0,07	0,83	1,50	36,83	39,37	0,90	1,50	1,10	0,0848	0,1157	0,0805	0,1205	0,0805	0,1205	2,1856	3,0597	0,0242
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	90,00	2600,00	0,322	0,07	0,83	1,50	29,27	35,30	0,90	1,50	1,10	0,0803	0,1096	0,0554	0,1403	0,0554	0,1403	1,8935	3,9752	0,0184
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	51,51	87,97	0,90	1,50	1,10	0,2820	0,3845	0,1067	1,0495	0,1067	0,6625	2,0713	7,5309	0,0366
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	90,00	2600,00	0,195	0,07	0,83	1,50	13,00	17,75	0,90	1,50	1,10	0,0630	0,0859	0,0264	0,0505	0,0264	0,0505	2,0317	2,8446	0,0082
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	90,00	2600,00	0,251	0,07	0,83	1,50	18,19	34,82	0,90	1,50	1,10	0,1256	0,1713	0,0433	0,2350	0,0433	0,2350	2,3830	6,7489	0,0133
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	90,00	2600,00	0,192	0,07	0,83	1,50	24,16	35,29	0,90	1,50	1,10	0,1175	0,1603	0,0509	0,1584	0,0509	0,1584	2,1052	4,4887	0,0169
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	90,00	2600,00	0,426	0,07	0,83	1,50	20,89	24,42	0,90	1,50	1,10	0,0775	0,1057	0,0477	0,0822	0,0477	0,0822	2,2837	3,3646	0,0140
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	90,00	2600,00	0,266	0,07	0,83	1,50	34,65	44,38	0,90	1,50	1,10	0,1087	0,1483	0,0665	0,2222	0,0665	0,2222	1,9182	5,0070	0,0225
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	45,71	85,85	0,90	1,50	1,10	0,2747	0,3746	0,0935	1,1073	0,0935	0,6761	2,0448	7,8761	0,0329
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	90,00	2600,00	0,271	0,07	0,83	1,50	22,69	23,91	0,90	1,50	1,10	0,0473	0,0644	0,0412	0,0522	0,0412	0,0522	1,8166	2,1820	0,0156
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	90,00	2600,00	0,326	0,07	0,83	1,50	41,90	46,82	0,90	1,50	1,10	0,0936	0,1277	0,0837	0,1876	0,0837	0,1876	1,9975	4,0070	0,0280
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	90,00	2600,00	0,249	0,07	0,83	1,50	44,88	51,12	0,90	1,50	1,10	0,0911	0,1243	0,0763	0,2037	0,0763	0,2037	1,7006	3,9839	0,0282
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	90,00	2600,00	0,348	0,07	0,83	1,50	42,42	48,20	0,90	1,50	1,10	0,0986	0,1345	0,0836	0,2111	0,0836	0,2111	1,9713	4,3800	0,0256
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	90,00	2600,00	0,237	0,07	0,83	1,50	49,51	54,85	0,90	1,50	1,10	0,0960	0,1309	0,0882	0,2064	0,0882	0,2064	1,7806	3,7628	0,0286
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	90,00	2600,00	0,198	0,07	0,83	1,50	34,02	50,26	0,90	1,50	1,10	0,1594	0,2174	0,0712	0,3047	0,0712	0,3047	2,0930	6,0615	0,0190
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	90,00	2600,00	0,294	0,07	0,83	1,50	47,59	55,92	0,90	1,50	1,10	0,1167	0,1591	0,0910	0,2883	0,0910	0,2883	1,9128	5,1558	0,0252
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	90,00	2600,00	0,152	0,07	0,83	1,50	36,70	41,98	0,90	1,50	1,10	0,0693	0,0945	0,0469	0,1058	0,0469	0,1058	1,2767	2,5212	0,0187
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	90,00	2600,00	0,203	0,07	0,83	1,50	18,26	41,47	0,90	1,50	1,10	0,1312	0,1789	0,0372	0,3273	0,0372	0,3273	2,0360	7,8917	0,0109
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	90,00	2600,00	0,263	0,07	0,83	1,50	33,57	37,79	0,90	1,50	1,10	0,0699	0,0953	0,0582	0,1202	0,0582	0,1202	1,7331	3,1804	0,0194
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	90,00	2600,00	0,175	0,07	0,83	1,50	59,56	67,41	0,90	1,50	1,10	0,1041	0,1420	0,0831	0,2609	0,0831	0,2609	1,3958	3,8711	0,0330
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	90,00	2600,00	0,133	0,07	0,83	1,50	17,22	33,98	0,90	1,50	1,10	0,0971	0,1325	0,0261	0,1467	0,0261	0,1467	1,5166	4,3161	0,0091
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	90,00	2600,00	0,109	0,07	0,83	1,50	19,91	37,15	0,90	1,50	1,10	0,0996	0,1358	0,0257	0,1402	0,0257	0,1402	1,2914	3,7743	0,0099
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	90,00	2600,00	0,178	0,07	0,83	1,50	27,66	37,28	0,90	1,50	1,10	0,1213	0,1654	0,0573	0,1508	0,0573	0,1508	2,0702	4,0451	0,0158
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	90,00	2600,00	0,197	0,07	0,83	1,50	61,40	96,60	0,90	1,50	1,10	0,3094	0,4220	0,1298	1,1394	0,1298	0,6591	2,1140	6,8222	0,0326
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	90,00	2600,00	0,295	0,07	0,83	1,50	1,08	1,08	0,90	1,10	1,10	0,0165	0,0165	0,0030	0,0030	0,0030	0,0030	2,7489	2,7489	0,0006
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	90,00	2600,00	0,169	0,07	0,83	1,50	1,08	1,08	0,90	1,10	1,10	0,0133	0,0133	0,0021	0,0021	0,0021	0,0021	1,9406	1,9406	0,0006
81	3,00	0,41	7,53	7,27	29,36	90,00	2600,00	0,139	0,07	0,83	1,50	29,55	75,95	0,90	1,50	1,10	0,2143	0,2923	0,0477	0,8869	0,0477	0,7171	1,6140	9,4420	0,0146
82	3,00	0,60	2,92	1,78	25,62	90,00	2600,00	0,102	0,07	0,83	1,50	25,43	42,47	0,90	1,50	1,10	0,1114	0,1519	0,0314	0,1525	0,0314	0,1525	1,2332	3,5905	0,0134
83	3,00	0,59	4,23	0,89	29,36	90,00	2600,00	0,105	0,07	0,83	1,50	35,70	61,43	0,90	1,50	1,10	0,1600	0,2182	0,0450	0,3223	0,0450	0,3223	1,2607	5,2465	0,0177
84	3,00	0,60	6,92	0,30	34,94	90,00	2600,00	0,103	0,07	0,83	1,50	60,32	103,27	0,90	1,50	1,10	0,2651	0,3615	0,0750	0,8657	0,0750	0,6966	1,2440	6,7458	0,0269

3531,76 3756,06

2,1370
H_{tot,x}

Masno težišče	Togostno težišče
X _m = 12,664	X _s = 12,050
Y _m = 14,107	Y _s = 16,686
e _x = 0,614 m	
e _y = -2,579 m	

M _{bx} = -5,51	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,093
M _{by} = 1,22	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,086
I _x = 436635,9648	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,6051 mm
I _y = 194982,283	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,5279 mm
ω _x = -8,72679E-06	Prečna sila X na meji elastičnosti =	2,1370 MN
ω _y = 1,93E-06	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	1,9830 MN

6 POTRESNA ANALIZA

idov na
nosti
žna preč-

																Max. elastične deformacije zidov		Deformacije zidov na meji elastičnosti		Deformacije zidov na meji nosilnosti		
H _{eyi}	σ [*] Al [*] xi	σ [*] Al	σ [*] Al [*] yi	Kyi [*] xi	Kxi [*] yi	Kxi [*] yi [*]	Kyi [*] xi [*]	δ _{xti}	δ _{yti}	δ _x =δ _{ex} +δ _{xt}	δ _y =δ _{ey} +δ _{yt}	δ _{exmax}	δ _{eymax}	δ _{ex}	δ _{sy}	δ _{exi}	δ _{eyi}	H _{xi}	H _{yi}	Q _i	δ _{xui}	δ _{yui}
0,0273	0,587	0,216	0,198	145,15	54,08	49,53	394,17	0,1376	-0,0180	3,4013	1,4814	3,2636	1,4814	3,1260	1,4994	0,7427	0,5100	0,0439	0,0273	0,2161	4,8955	2,2222
0,0252	1,226	0,221	0,280	271,57	69,94	88,51	1507,20	0,1346	-0,0125	3,6771	1,4838	3,5426	1,4838	3,4080	1,4964	0,7397	0,5154	0,0409	0,0252	0,2209	5,3138	2,2258
0,0151	1,100	0,158	0,231	202,40	46,27	67,32	1404,77	0,1329	-0,0098	2,6220	1,6691	2,4890	1,6691	2,3561	1,6789	0,7380	0,5181	0,0235	0,0151	0,1584	3,7336	2,5036
0,0139	1,365	0,149	0,247	244,25	48,11	79,86	2240,52	0,1311	-0,0055	2,5144	1,6715	2,3833	1,6715	2,2521	1,6770	0,7362	0,5224	0,0213	0,0139	0,1488	3,5749	2,5072
0,0140	1,560	0,154	0,255	270,31	48,11	79,86	2743,99	0,1311	-0,0037	2,5591	1,7048	2,4279	1,7048	2,2968	1,7085	0,7362	0,5243	0,0213	0,0140	0,1536	3,6419	2,5572
0,0301	2,945	0,230	0,327	727,25	89,37	126,91	9294,32	0,1332	0,0014	3,5863	1,5100	3,4530	1,5086	3,3198	1,5072	0,7383	0,5294	0,0465	0,0301	0,2305	5,1796	2,2628
0,0137	1,827	0,130	0,163	362,55	33,36	41,89	5110,19	0,1347	0,0039	2,1055	1,7358	1,9709	1,7319	1,8362	1,7279	0,7397	0,5319	0,0197	0,0137	0,1296	2,9563	2,5978
0,0139	6,332	0,375	0,349	436,16	36,56	34,05	7374,71	0,1375	0,0094	5,8169	2,3449	5,6794	2,3355	5,5419	2,3262	0,7426	0,5373	0,0291	0,0139	0,3745	8,5191	3,5033
0,0187	7,830	0,375	0,242	717,96	31,08	20,08	15010,80	0,1400	0,0171	5,4434	2,1489	5,3034	2,1318	5,1634	2,1147	0,7451	0,5450	0,0358	0,0187	0,3745	7,9551	3,1977
0,0163	3,680	0,154	0,055	707,51	11,06	3,94	16945,19	0,1425	0,0229	2,3741	1,8118	2,2316	1,7889	2,0891	1,7659	0,7476	0,5509	0,0232	0,0163	0,1536	3,3473	2,6833
0,0214	0,609	0,238	1,897	107,43	376,94	3003,67	274,92	0,0761	-0,0183	3,3522	1,7693	3,2761	1,7693	3,2000	1,7876	0,6812	0,5097	0,0322	0,0214	0,2380	4,9141	2,6539
0,0173	1,198	0,238	1,957	169,14	305,88	2514,63	851,57	0,0739	-0,0135	3,2015	2,0374	3,1276	2,0374	3,0537	2,0509	0,6790	0,5144	0,0253	0,0173	0,2380	4,6914	3,0561
0,0145	1,596	0,227	1,885	197,16	251,55	2089,78	1386,66	0,0731	-0,0097	2,9564	2,2004	2,8833	2,2004	2,8102	2,2101	0,6782	0,5183	0,0205	0,0145	0,2269	4,3250	3,3006
0,0204	3,032	0,327	2,768	362,66	372,51	3157,77	3367,02	0,0716	-0,0053	3,9981	2,2390	3,9264	2,2390	3,8548	2,2443	0,6767	0,5226	0,0297	0,0204	0,3266	5,8897	3,3585
0,0111	2,828	0,222	1,798	266,67	292,19	2366,52	3397,00	0,0749	0,0013	5,7654	1,4970	5,6904	1,4956	5,6155	1,4943	0,6800	0,5293	0,0245	0,0111	0,2220	8,5356	2,2435
0,0071	2,572	0,169	1,276	202,13	164,24	1239,22	3073,75	0,0798	0,0061	3,9640	1,7410	3,8843	1,7349	3,8045	1,7288	0,6849	0,5340	0,0149	0,0071	0,1691	5,8264	2,6024
0,0086	3,050	0,169	1,228	287,77	174,77	1269,21	5189,88	0,0822	0,0115	3,7406	1,6854	3,6584	1,6739	3,5761	1,6623	0,6873	0,5395	0,0165	0,0086	0,1691	5,4876	2,5108
0,0259	4,783	0,235	1,658	971,00	408,20	2880,69	19769,36	0,0840	0,0160	3,7593	1,4267	3,6752	1,4107	3,5912	1,3947	0,6891	0,5440	0,0399	0,0259	0,2349	5,5128	2,1161
0,0187	4,860	0,205	1,386	806,23	295,15	1999,12	19152,92	0,0865	0,0226	3,7038	1,4695	3,6173	1,4469	3,5308	1,4243	0,6916	0,5505	0,0301	0,0187	0,2046	5,4259	2,1703
0,0072	0,802	0,160	1,656	70,60	147,19	1523,62	354,02	0,0553	-0,0136	2,3420	2,2381	2,2867	2,2381	2,2314	2,2517	0,6604	0,5144	0,0094	0,0072	0,1600	3,4301	3,3572
0,0136	1,491	0,254	2,631	154,85	298,58	3091,17	908,34	0,0553	-0,0119	3,0654	2,1495	3,0101	2,1495	2,9548	2,1615	0,6603	0,5160	0,0190	0,0136	0,2541	4,5152	3,2243
0,0190	0,668	0,187	2,232	132,81	495,28	5916,74	474,79	0,0414	-0,0163	3,4111	1,2830	3,3698	1,2830	3,3284	1,2993	0,6464	0,5116	0,0268	0,0190	0,1868	5,0547	1,9245
0,0114	0,456	0,091	1,091	111,14	281,11	3369,32	557,42	0,0410	-0,0136	1,8365	1,2537	1,7955	1,2537	1,7544	1,2673	0,6461	0,5144	0,0152	0,0114	0,0910	2,6932	1,8806
0,0272	7,256	0,299	3,772	1196,65	716,84	9044,91	29044,96	0,0355	0,0236	3,3482	1,9123	3,3127	1,8888	3,2772	1,8652	0,6406	0,5515	0,0364	0,0272	0,2990	4,9691	2,8331
0,0320	10,336	0,500	6,513	1214,78	903,49	11766,39	25106,48	0,0320	0,0166	5,1936	2,4252	5,1616	2,4086	5,1297	2,3920	0,6370	0,5446	0,0442	0,0320	0,5001	7,7425	3,6128
0,0277	5,882	0,469	6,549	658,00	1047,38	14632,01	8255,86	0,0237	0,0010	7,0220	1,8292	6,9983	1,8282	6,9746	1,8273	0,6288	0,5289	0,0471	0,0277	0,4688	10,4975	2,7423
0,0387	1,701	0,164	2,621	764,21	1284,02	20511,40	7921,17	0,0062	-0,0032	1,0083	0,8865	1,0021	0,8865	0,9959	0,8897	0,6113	0,5247	0,0491	0,0387	0,1641	1,5032	1,3297
0,0197	3,019	0,246	3,935	457,71	557,02	8905,87	5613,97	0,0061	0,0004	2,0781	2,1497	2,0720	2,1493	2,0659	2,1489	0,6112	0,5284	0,0213	0,0197	0,2461	3,1080	3,2239
0,0199	2,497	0,170	2,717	548,40	557,02	8905,87	8058,82	0,0061	0,0051	1,4792	1,5332	1,4732	1,5281	1,4671	1,5230	0,6112	0,5330	0,0213	0,0199	0,1699	2,2097	2,2921
0,0183	7,159	0,574	10,302	431,50	1169,08	20972,17	5379,27	-0,0109	0,0008	9,3945	2,1647	9,3945	2,1639	9,4055	2,1631	0,5941	0,5287	0,0387	0,0183	0,5743	14,0918	3,2459
0,0235	5,919	0,333	6,676	774,94	1082,77	21684,28	13758,87	-0,0292	0,0110	4,8353	1,8763	4,8353	1,8653	4,8645	1,8543	0,5759	0,5389	0,0311	0,0235	0,3334	7,2530	2,7980
0,0235	9,211	0,443	8,976	896,36	1327,12	26915,90	18656,66	-0,0314	0,0169	7,0966	1,8941	7,0966	1,8772	7,1280	1,8603	0,5737	0,5448	0,0375	0,0235	0,4426	10,6449	2,8157
0,0054	1,787	0,132	3,010	137,89	474,86	10837,54	1868,80	-0,0536	0,0029	3,3277	1,6540	3,3277	1,6511	3,3813	1,6482	0,5515	0,5308	0,0115	0,0054	0,1319	4,9916	2,4767
0,0123	1,649	0,142	3,360	269,68	793,83	18745,99	3125,17	-0,0605	-0,0009	2,5385	1,2494	2,5385	1,2494	2,5989	1,2503	0,5446	0,5271	0,0183	0,0123	0,1423	3,8077	1,8741
0,0429	1,257	0,125	3,026	822,87	2286,18	55364,72	8280,31	-0,0657	-0,0038	0,5394	0,5241	0,5394	0,5241	0,6051	0,5279	0,5394	0,5241	0,0509	0,0429	0,1249	0,8090	0,7862
0,0355	2,072	0,316	7,984	450,52	2117,06	53521,63	2954,98	-0,0750	-0,0106	4,6231	1,3537	4,6231	1,3537	4,6981	1,3643	0,5301	0,5174	0,0444	0,0355	0,3158	6,9347	2,0306
0,0074	0,398	0,115	3,021	50,24	361,25	9527,80	174,69	-0,0845	-0,0165	1,8185	2,0316	1,8185	2,0316	1,9031	2,0481	0,5205	0,5114	0,0071	0,0074	0,1145	2,7278	3,0474
0,0087	0,177	0,121	3,310	24,83	585,27	15949,89	36,10	-0,0922	-0,0204	2,2631	1,5124	2,2631	1,5124	2,3553	1,5328	0,5129	0,5075	0,0110	0,0087	0,1215	3,3946	2,2685
0,0035	0,024	0,049	1,553	3,45	271,50	8555,85	1,70	-0,1294	-0,0223	1,2171	1,2112	1,2171	1,2112	1,3465	1,2335	0,4757	0,5057	0,0041	0,0035	0,0493	1,8257	1,8168
0,0324	2,464	0,143	4,099	1033,87	1837,57	52503,07	17755,69	-0,1037	0,0099	1,9643	1,1489	1,9643	1,1391	2,0680	1,1292	0,5014	0,5378	0,0322	0,0324	0,1435	2,9464	1,7086
0,0381	2,269	0,153	4,626	1056,06	2287,25	68941,07	15614,72	-0,1174	0,0053	1,9826	1,1114	1,9826	1,1061	2,1000	1,1009	0,4877	0,5332	0,0370	0,0381	0,1535	2,9739	1,6592
0,0462	2,456	0,190	5,905	1127,53	2857,88	88750,61	14564,33	-0,1254	0,0017	2,2572	1,2132	2,2572	1,2115	2,3826	1,2099	0,4797	0,5296	0,0441	0,0462	0,1902	3,3858	1,8173
0,0670	2,655	0,267	8,840	1272,89	4465,27	147900,14	12660,03	-0,1434	-0,0041	2,2249	1,2419	2,2249	1,2419	2,3684	1,2460	0,4616	0,5239	0,0622	0,0670	0,2669	3,3374	1,8629
0,0320	1,310	0,187	6,512	432,81	2305,67	80368,87	3034,31	-0,1586	-0,0097	2,4408	1,3685	2,4408	1,3685	2,5994	1,3782	0,4465	0,5182	0,0295	0,0320	0,1868	3,6612	2,0527
0,0416	1,025	0,247	9,004	337,18	3244,29	118324,56	1400,26	-0,1727	-0,0152	3,3015	1,2935	3,3015	1,2935	3,4741	1,3087	0,4324	0,5127	0,0385	0,0416	0,2469	4,9522	1,9402
0,0269	0,187	0,167	6,345	59,54	2213,05	84178,10	66,89	-0,1863	-0,0211	2,4325	1,2419	2,4325	1,2419	2,6								

6 POTRESNA ANALIZA

0,0141	0,425	0,299	2,650	39,50	152,47	1352,11	56,23	0,0682	-0,0205	2,4910	4,9169	2,4228	4,9169	2,3546	4,9374	0,6733	0,5075	0,0116	0,0141	0,2988	3,6342	7,3753
0,0186	0,564	0,314	3,422	65,76	289,25	3150,72	118,12	0,0506	-0,0198	2,2889	4,4670	2,2384	4,4670	2,1878	4,4867	0,6556	0,5082	0,0174	0,0186	0,3141	3,3575	6,7005
0,0271	1,996	0,314	0,842	333,94	115,65	310,38	2125,16	0,1222	-0,0110	1,9231	4,7546	1,8009	4,7546	1,6787	4,7655	0,7273	0,5170	0,0313	0,0271	0,3136	2,7013	7,1319
0,0253	2,620	0,420	2,643	304,74	195,62	1230,71	1900,25	0,0907	-0,0112	2,2833	6,6189	2,1925	6,6189	2,1018	6,6301	0,6958	0,5167	0,0216	0,0253	0,4201	3,2888	9,9283
0,0095	0,824	0,154	1,744	98,72	149,94	1699,67	528,78	0,0467	-0,0129	2,0314	2,8203	1,9847	2,8203	1,9380	2,8332	0,6518	0,5150	0,0086	0,0095	0,1539	2,9770	4,2304
0,0339	3,855	0,396	1,313	630,44	172,39	570,94	6129,28	0,1167	-0,0045	1,9727	5,7921	1,8560	5,7921	1,7393	5,7966	0,7218	0,5235	0,0376	0,0339	0,3965	2,7840	8,6882
0,0313	3,694	0,373	2,692	592,83	345,57	2495,01	5873,91	0,0826	-0,0041	1,9441	5,5021	1,8615	5,5021	1,7789	5,5063	0,6877	0,5238	0,0329	0,0313	0,3728	2,7922	8,2532
0,0206	2,560	0,254	2,689	396,25	389,29	4115,28	3988,45	0,0534	-0,0038	2,2390	3,0559	2,1856	3,0559	2,1322	3,0597	0,6584	0,5241	0,0242	0,0206	0,2544	3,2784	4,5838
0,0185	2,751	0,268	3,725	362,36	406,82	5655,34	3720,22	0,0243	-0,0034	1,9178	3,9718	1,8935	3,9718	1,8692	3,9752	0,6294	0,5245	0,0184	0,0185	0,2680	2,8402	5,9577
0,0467	9,657	0,698	3,234	1216,61	238,56	1104,78	16826,20	0,1052	0,0034	2,1765	7,5344	2,0713	7,5309	1,9661	7,5275	0,7103	0,5314	0,0366	0,0467	0,6983	3,1069	11,2964
0,0095	2,257	0,155	2,069	258,56	173,66	2318,95	3766,71	0,0291	0,0049	2,0608	2,8494	2,0317	2,8446	2,0026	2,8397	0,6342	0,5328	0,0082	0,0095	0,1549	3,0476	4,2669
0,0188	6,636	0,361	0,839	639,85	42,24	98,11	11758,73	0,1253	0,0122	2,5083	6,7611	2,3830	6,7489	2,2576	6,7367	0,7304	0,5401	0,0133	0,0188	0,3611	3,5744	10,1233
0,0191	5,435	0,287	1,710	668,87	144,04	858,77	12677,09	0,0936	0,0133	2,1988	4,5020	2,1052	4,4887	2,0116	4,4754	0,6987	0,5413	0,0169	0,0191	0,2868	3,1578	6,7331
0,0132	5,830	0,304	2,739	468,72	188,40	1698,92	8995,79	0,0669	0,0138	2,3506	3,3784	2,2837	3,3646	2,2168	3,3508	0,6720	0,5417	0,0140	0,0132	0,3038	3,4255	5,0469
0,0241	6,306	0,324	3,718	864,91	398,21	4575,79	16857,05	0,0453	0,0143	1,9635	5,0213	1,9182	5,0070	1,8728	4,9927	0,6504	0,5423	0,0225	0,0241	0,3236	2,8772	7,5105
0,0474	16,798	0,680	2,416	2122,09	162,53	577,96	52457,87	0,1146	0,0244	2,1594	7,9005	2,0448	7,8761	1,9302	7,8516	0,7197	0,5524	0,0329	0,0474	0,6795	3,0672	11,8141
0,0132	3,561	0,142	1,019	598,14	162,54	1164,23	14964,98	0,0831	0,0250	1,8997	2,2070	1,8166	2,1820	1,7335	2,1570	0,6882	0,5529	0,0156	0,0132	0,1423	2,7249	3,2731
0,0259	7,902	0,314	2,967	1177,06	395,60	3734,65	29592,48	0,0632	0,0252	2,0607	4,0323	1,9975	4,0070	1,9342	3,9818	0,6683	0,5532	0,0280	0,0259	0,3143	2,9962	6,0105
0,0282	6,422	0,261	3,649	1258,30	627,57	8775,11	30970,65	0,0236	0,0242	1,7242	4,0081	1,7006	3,9839	1,6770	3,9596	0,6287	0,5522	0,0282	0,0282	0,2609	2,5509	5,9758
0,0265	8,210	0,344	5,769	1150,34	711,47	11932,56	27456,62	-0,0007	0,0228	1,9706	4,4028	1,9706	4,3800	1,9713	4,3572	0,6043	0,5507	0,0256	0,0265	0,3440	2,9559	6,5700
0,0301	6,157	0,267	5,260	1265,48	975,86	19235,57	29198,53	-0,0264	0,0212	1,7542	3,7840	1,7542	3,7628	1,7806	3,7415	0,5787	0,5492	0,0286	0,0301	0,2669	2,6312	5,6441
0,0275	8,749	0,397	8,755	1108,95	751,11	16582,48	24466,17	-0,0470	0,0193	2,0459	6,0808	2,0459	6,0615	2,0930	6,0422	0,5580	0,5472	0,0190	0,0275	0,3966	3,0689	9,0923
0,0304	7,365	0,369	9,322	1117,33	1203,55	30434,97	22323,63	-0,0751	0,0153	1,8377	5,1710	1,8377	5,1558	1,9128	5,1405	0,5300	0,5432	0,0252	0,0304	0,3686	2,7566	7,7336
0,0227	2,657	0,145	4,002	768,23	1011,64	27882,67	14058,10	-0,0949	0,0120	1,1818	2,5333	1,1818	2,5212	1,2767	2,5092	0,5102	0,5400	0,0187	0,0227	0,1452	1,7727	3,7819
0,0225	6,343	0,331	5,733	794,15	316,01	5470,21	15207,92	-0,0054	0,0137	2,0305	7,9054	2,0305	7,8917	2,0360	7,8781	0,5996	0,5416	0,0109	0,0225	0,3312	3,0458	11,8376
0,0198	2,148	0,207	4,087	392,69	663,76	13123,15	4080,75	-0,0269	-0,0032	1,7061	3,1772	1,7061	3,1772	1,7331	3,1804	0,5782	0,5247	0,0194	0,0198	0,2067	2,5592	4,7658
0,0354	2,529	0,239	5,401	713,45	1346,59	30444,54	7551,19	-0,0517	-0,0028	1,3441	3,8683	1,3441	3,8683	1,3958	3,8711	0,5534	0,5251	0,0330	0,0354	0,2389	2,0162	5,8024
0,0179	2,125	0,186	4,793	387,45	442,82	11387,30	4417,44	-0,0788	-0,0013	1,4378	4,3148	1,4378	4,3148	1,5166	4,3161	0,5263	0,5267	0,0091	0,0179	0,1864	2,1567	6,4723
0,0197	2,236	0,167	4,879	496,01	579,93	16895,81	6623,06	-0,1086	0,0025	1,1828	3,7768	1,1828	3,7743	1,2914	3,7718	0,4964	0,5305	0,0099	0,0197	0,1675	1,7742	5,6614
0,0199	4,126	0,282	5,732	546,21	563,04	11461,89	8003,46	-0,0320	0,0050	2,0381	4,0501	2,0381	4,0451	2,0702	4,0401	0,5730	0,5330	0,0158	0,0199	0,2816	3,0572	6,0676
0,0517	12,273	0,765	19,275	1549,67	1546,93	38972,35	24858,68	-0,0742	0,0077	2,0397	6,8299	2,0397	6,8222	2,1140	6,8145	0,5308	0,5356	0,0326	0,0517	0,7651	3,0596	10,2332
0,0006	0,241	0,038	0,887	6,78	25,00	579,46	42,60	-0,0566	-0,0111	2,6923	2,7378	2,6923	2,7378	2,7489	2,7489	0,5484	0,5168	0,0006	0,0006	0,0383	4,0384	4,1067
0,0006	0,196	0,022	0,488	9,65	24,05	536,28	86,34	-0,0489	-0,0060	1,8916	1,9346	1,8916	1,9346	1,9406	1,9406	0,5561	0,5220	0,0006	0,0006	0,0219	2,8374	2,9019
0,0394	3,081	0,424	12,442	552,12	867,52	25466,65	4013,71	-0,1106	-0,0092	1,5034	9,4328	1,5034	9,4328	1,6140	9,4420	0,4945	0,5187	0,0146	0,0394	0,4238	2,2552	14,1492
0,0216	0,319	0,179	4,577	75,72	651,36	16685,68	135,00	-0,0779	-0,0198	1,1553	3,5707	1,1553	3,5707	1,2332	3,5905	0,5271	0,5082	0,0134	0,0216	0,1787	1,7330	5,3561
0,0311	0,234	0,262	7,689	54,92	1048,36	30784,67	49,10	-0,1106	-0,0215	1,1501	5,2250	1,1501	5,2250	1,2607	5,2465	0,4944	0,5064	0,0177	0,0311	0,2619	1,7251	7,8375
0,0522	0,128	0,428	14,961	30,98	2107,63	73636,68	9,29	-0,1593	-0,0226	1,0847	6,7231	1,0847	6,7231	1,2440	6,7458	0,4458	0,5053	0,0269	0,0522	0,4282	1,6271	10,0847

1,9830
H_{rotly}

2,1370
Hx

1,9830
Hy

22,9331
Q_{tot}

Deformacija x na meji elastičnosti = 0,5394 mm

Deformacija y na meji elastičnosti = 0,5241 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,093
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,086
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,288
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,344

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	6,611
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	7,883

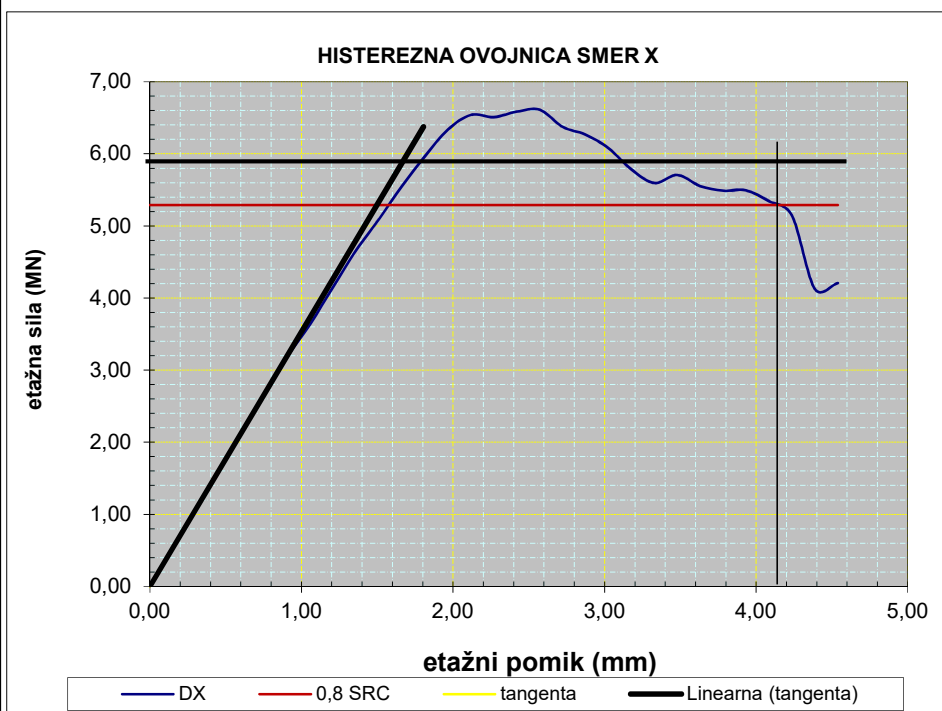
Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,664$	$X_s = 12,050$
$Y_m = 14,107$	$Y_s = 16,686$
$e_x = 0,614$ m	
$e_y = -2,579$ m	

$M_{tx} = -5,51$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,093
$M_{ty} = 1,22$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,086
$I_x = 436635,96$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,6051 mm
$I_y = 194982,28$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,5279 mm
$w_x = -8,73E-06$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	2,1370 MN
$w_y = 1,93E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	1,9830 MN

$SRC_{idx} = 0,257$	$> BSC = 0,292$	$\mu_{ux} = 2,50$	$\geq$	$\mu_u = 1,625$
$SRC_{idy} = 0,292$		$\mu_{uy} = 4,17$		

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI X

ST	d_x	H_{xi}
1	0,0000	0,0000
2	0,6051	2,1370
3	0,7563	2,6647
4	0,9076	3,1862
5	1,0589	3,6452
6	1,2102	4,1544
7	1,3614	4,6649
8	1,5127	5,0980
9	1,6640	5,5529
10	1,8152	5,9689
11	1,9665	6,3361
12	2,1178	6,5394
13	2,2690	6,5088
14	2,4203	6,5847
15	2,5716	6,6112
16	2,7229	6,3737
17	2,8741	6,2664
18	3,0254	6,0782
19	3,1767	5,7841
20	3,3279	5,5947
21	3,4792	5,7065
22	3,6305	5,5531
23	3,7817	5,4881
24	3,9330	5,4935
25	4,0843	5,3430
26	4,2355	5,1453
27	4,3868	4,1267
28	4,5381	4,2076

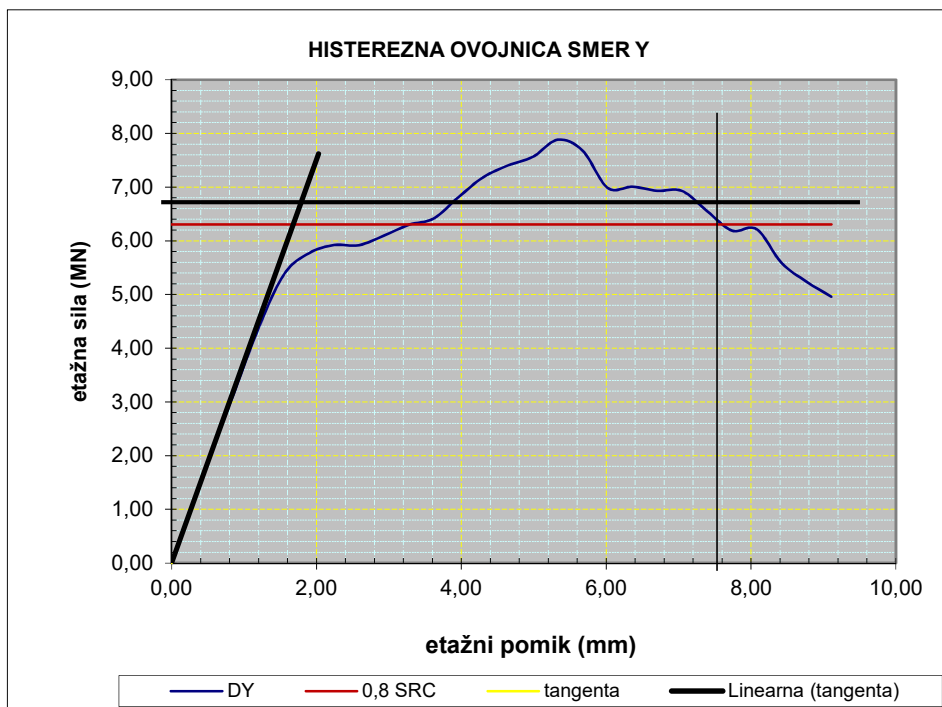


$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,288 \\ \mu_u &= 2,497 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 5,29 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idx}} = 0,257$$

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI Y

ST	d_y	H_{yi}
1	0,0000	0,0000
2	0,5279	1,9830
3	0,8711	3,2012
4	1,2143	4,4239
5	1,5574	5,3858
6	1,9006	5,7723
7	2,2438	5,9205
8	2,5869	5,9188
9	2,9301	6,0955
10	3,2733	6,2972
11	3,6164	6,4151
12	3,9596	6,8116
13	4,3027	7,1847
14	4,6459	7,4033
15	4,9891	7,5645
16	5,3322	7,8826
17	5,6754	7,6768
18	6,0186	6,9858
19	6,3617	7,0071
20	6,7049	6,9306
21	7,0481	6,9274
22	7,3912	6,5566
23	7,7344	6,1900
24	8,0776	6,2156
25	8,4207	5,5895
26	8,7639	5,2392
27	9,1070	4,9601



$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,344 \\ \mu_u &= 4,167 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 6,31 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idy}} = 0,292$$

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE ZIDOV V NADSTROPJU in OBTEŽBE ZIDOV

ZID ŠT.	h (m)	d _x (m)	d _y (m)	x _i (m)	y _i (m)	g _i (kN/m)	L (m)	G _i (MN)	σ _i (MPa)
1	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	96,03	2,25	0,216	0,179
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	96,03	2,30	0,221	0,196
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	96,03	1,65	0,158	0,235
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	96,03	1,55	0,149	0,240
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	96,03	1,60	0,154	0,248
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	96,03	2,40	0,230	0,180
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	96,03	1,35	0,130	0,223
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	96,03	3,90	0,375	0,229
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	96,03	3,90	0,375	0,188
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	96,03	1,60	0,154	0,231
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	110,70	2,15	0,238	0,191
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	110,70	2,15	0,238	0,238
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	110,70	2,05	0,227	0,272
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	110,70	2,95	0,327	0,281
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	70,47	3,15	0,222	0,233
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	70,47	2,40	0,169	0,263
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	70,47	2,40	0,169	0,238
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	75,78	3,10	0,235	0,142
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	75,78	2,70	0,205	0,163
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	94,12	1,70	0,160	0,351
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	94,12	2,70	0,254	0,372
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	95,79	1,95	0,187	0,370
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	95,79	0,95	0,091	0,307
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	108,71	2,75	0,299	0,129
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	108,71	4,60	0,500	0,180
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	117,20	4,00	0,469	0,159
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	117,20	1,40	0,164	0,400
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	117,20	2,10	0,246	1,094
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	117,20	1,45	0,170	0,755
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	117,20	4,90	0,574	0,226
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	114,95	2,90	0,333	0,210
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	114,95	3,85	0,443	0,172
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	69,41	1,90	0,132	0,154
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	69,41	2,05	0,142	0,103
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	69,41	1,80	0,125	0,159
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	69,41	4,55	0,316	0,127
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	69,41	1,65	0,115	0,219
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	69,41	1,75	0,121	0,175
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	61,61	0,80	0,049	0,102
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	66,72	2,15	0,143	0,109
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	66,72	2,30	0,153	0,099
42	1,50	1,97	0,95	12,92	31,05	66,72	2,85	0,190	0,102
43	1,50	2,68	1,02	9,95	33,12	66,72	4,00	0,267	0,098
44	1,50	1,65	0,82	7,01	34,86	66,72	2,80	0,187	0,138
45	1,50	2,33	0,77	4,15	36,47	66,72	3,70	0,247	0,137
46	1,50	1,65	0,72	1,12	38,04	66,72	2,50	0,167	0,140
47	3,00	0,60	7,05	1,86	4,35	160,19	7,05	1,129	0,267
48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	153,23	1,95	0,299	0,252
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	153,23	2,05	0,314	0,202
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	118,35	2,65	0,314	0,230
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	118,35	3,55	0,420	0,209
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	118,35	1,30	0,154	0,181
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	118,35	3,35	0,396	0,215

54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	118,35	3,15	0,373	0,218
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	90,84	2,80	0,254	0,269
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	90,84	2,95	0,268	0,322
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	118,35	5,90	0,698	0,197
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	64,55	2,40	0,155	0,195
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	106,21	3,40	0,361	0,251
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	106,21	2,70	0,287	0,192
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	132,07	2,30	0,304	0,426
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	132,07	2,45	0,324	0,266
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	106,18	6,40	0,680	0,197
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	118,61	1,20	0,142	0,271
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	118,61	2,65	0,314	0,326
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	118,61	2,20	0,261	0,249
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	118,61	2,90	0,344	0,348
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	118,61	2,25	0,267	0,237
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	111,70	3,55	0,397	0,198
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	111,70	3,30	0,369	0,294
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	111,70	1,30	0,145	0,152
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	87,16	3,80	0,331	0,203
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	91,88	2,25	0,207	0,263
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	91,88	2,60	0,239	0,175
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	54,02	3,45	0,186	0,133
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	54,02	3,10	0,167	0,109
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	122,41	2,30	0,282	0,178
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	122,41	6,25	0,765	0,197
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	13,67	2,80	0,038	0,295
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	13,67	1,60	0,022	0,169
81	3,00	0,41	7,53	7,27	29,36	56,51	7,50	0,424	0,139
82	3,00	0,60	2,92	1,78	25,62	61,61	2,90	0,179	0,102
83	3,00	0,59	4,23	0,89	29,36	61,61	4,25	0,262	0,105
84	3,00	0,60	6,92	0,30	34,94	61,61	6,95	0,428	0,103

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	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	400,00	3000,00	0,179	0,15	1,17	1,50	1	1,21	0,00	15,34%
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	400,00	3000,00	0,196	0,15	1,17	1,50	1	1,13	0,00	16,77%
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	400,00	3000,00	0,235	0,15	1,17	1,50	1	0,67	0,00	20,15%
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	400,00	3000,00	0,240	0,15	1,17	1,50	1	0,62	0,00	20,61%
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	400,00	3000,00	0,248	0,15	1,17	1,50	1	0,62	0,00	21,28%
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	400,00	3000,00	0,180	0,15	1,17	1,50	1	1,28	0,00	15,39%
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	400,00	3000,00	0,223	0,15	1,17	1,50	1	0,58	0,00	19,10%
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	400,00	3000,00	0,229	0,15	1,17	1,50	1	1,64	0,00	19,61%
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	400,00	3000,00	0,188	0,15	1,17	1,50	1	2,00	0,00	16,08%
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	400,00	3000,00	0,231	0,15	1,17	1,50	1	0,67	0,00	19,77%
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	400,00	3000,00	0,191	0,15	1,17	1,50	1	1,25	0,00	16,36%
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,50	1	1,00	0,00	20,39%
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	400,00	3000,00	0,272	0,15	1,17	1,50	1	0,83	0,00	23,30%
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	400,00	3000,00	0,281	0,15	1,17	1,50	1	1,16	0,00	24,05%
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	400,00	3000,00	0,233	0,15	1,17	1,50	1	0,95	0,00	19,94%
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	400,00	3000,00	0,263	0,15	1,17	1,50	1	0,64	0,00	22,57%
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,50	1	0,71	0,00	20,40%
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	400,00	3000,00	0,142	0,15	1,17	1,50	1	1,66	0,00	12,14%
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	400,00	3000,00	0,163	0,15	1,17	1,50	1	1,26	0,00	13,93%
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	400,00	3000,00	0,351	0,15	1,17	1,50	1	0,46	0,00	30,05%
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	400,00	3000,00	0,372	0,15	1,17	1,50	1	0,68	0,00	31,92%
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	400,00	3000,00	0,370	0,15	1,17	1,50	1	0,51	0,00	31,68%
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	400,00	3000,00	0,307	0,15	1,17	1,50	1	0,30	0,00	26,30%
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	400,00	3000,00	0,129	0,15	1,17	1,50	1	2,31	0,00	11,09%
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	400,00	3000,00	0,180	0,15	1,17	1,50	1	2,78	0,00	15,45%
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	400,00	3000,00	0,159	0,15	1,17	1,50	1	2,94	0,00	13,66%
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	400,00	6000,00	0,400	1,25	12,50	1,50	4	0,41	0,00	3,20%
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	400,00	6000,00	1,094	1,25	12,50	1,50	4	0,00	0,23	8,75%
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	400,00	6000,00	0,755	1,25	12,50	1,50	4	0,00	0,23	6,04%
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	400,00	3000,00	0,226	0,15	1,17	1,50	1	2,55	0,00	19,34%
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	400,00	3000,00	0,210	0,15	1,17	1,50	1	1,59	0,00	17,97%
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	400,00	3000,00	0,172	0,15	1,17	1,50	1	2,57	0,00	14,75%
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	400,00	3000,00	0,154	0,15	1,17	1,50	1	0,86	0,00	13,16%
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	400,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	1	1,38	0,00	8,86%
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	400,00	6000,00	0,159	1,25	12,50	1,50	4	0,78	0,00	1,27%
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	400,00	3000,00	0,127	0,15	1,17	1,50	1	2,49	0,00	10,88%
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	400,00	3000,00	0,219	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,52	18,75%
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	400,00	3000,00	0,175	0,15	1,17	1,50	1	0,70	0,00	14,97%
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	400,00	3000,00	0,102	0,15	1,17	1,50	1	0,48	0,00	8,75%
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	400,00	3000,00	0,109	0,15	1,17	1,50	1	1,32	0,00	9,32%
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	400,00	3000,00	0,099	0,15	1,17	1,50	1	1,55	0,00	8,49%
42	1,50	1,97	0,95	12,92	31,05	400,00	3000,00	0,102	0,15	1,17	1,50	1	1,87	0,00	8,71%
43	1,50	2,68	1,02	9,95	33,12	400,00	3000,00	0,098	0,15	1,17	1,50	1	2,72	0,00	8,41%
44	1,50	1,65	0,82	7,01	34,86	400,00	3000,00	0,138	0,15	1,17	1,50	1	1,35	0,00	11,82%
45	1,50	2,33	0,77	4,15	36,47	400,00	3000,00	0,137	0,15	1,17	1,50	1	1,80	0,00	11,75%
46	1,50	1,65	0,72	1,12	38,04	400,00	3000,00	0,140	0,15	1,17	1,50	1	1,19	0,00	12,00%
47	3,00	0,60	7,05	1,86	4,35	400,00	3000,00	0,267	0,15	1,17	1,50	1	0,00	4,23	22,87%
48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	400,00	3000,00	0,252	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,18	21,64%
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	400,00	3000,00	0,202	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,55	17,34%
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	400,00	3000,00	0,230	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,36	19,75%
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	400,00	3000,00	0,209	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,01	17,93%
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	400,00	3000,00	0,181	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,85	15,51%
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	400,00	3000,00	0,215	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,85	18,39%
54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	400,00	3000,00	0,218	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,71	18,70%
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	400,00	3000,00	0,269	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,94	23,07%
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	400,00	3000,00	0,322	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,83	27,62%
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,54	16,88%
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	400,00	3000,00	0,195	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,80	16,69%
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	400,00	3000,00	0,251	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,44	21,51%
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	400,00	3000,00	0,192	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,49	16,49%
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	400,00	3000,00	0,426	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,71	36,54%
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	400,00	3000,00	0,266	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,22	22,79%
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,46	16,86%
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	400,00	3000,00	0,271	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,52	23,24%
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	400,00	3000,00	0,326	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,96	27,93%
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	400,00	3000,00	0,249	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,05	21,38%
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	400,00	3000,00	0,348	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,99	29,81%
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	400,00	3000,00	0,237	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,12	20,35%
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	400,00	3000,00	0,198	0,15	1,17	1,50	1	0,00	2,00	17,01%
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	400,00	3000,00	0,294	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,25	25,18%
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	400,00	3000,00	0,152	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,96	13,00%
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	400,00	3000,00	0,203	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,63	17,41%
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	400,00	3000,00	0,263	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,79	22,55%
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	400,00	3000,00	0,175	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,37	14,96%
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	400,00	3000,00	0,133	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,40	11,38%
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	400,00	3000,00	0,109	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,53	9,37%
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	400,00	3000,00	0,178	0,15	1,17	1,50	1	0,00	1,58	15,24%
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	1	0,00	3,89	16,84%
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	400,00	3000,00	0,295	0,15	1,17	1,50	1	0,00	0,00	25,32%
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	400,00	3000,00	0,169	0,15	1,17	1,50</				

6 POTRESNA ANALIZA

SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * \gamma_1 * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,225	SRC_{idx} = 0,331
Parameter tal	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,178	
Faktor obnašanja konstrukcije	$q = 1,500$				
Faktor pomembnosti objekta	$\gamma_1 = 1,000$				
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,366	
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,418	

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh konceh

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	8,389 MN
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	9,575 MN

Nosilnosti z
meji elastič
etaže in eta
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 _i	K _{xei}	K _{yxi}	C _r	b _x	b _y	H _{usxi}	H _{usyi}	H _{uxfi}	H _{uyfi}	H _{uABx}	H _{uABy}	δ _{exi} (mm)	δ _{eyi} (mm)	H _{exi}
1	1,50	1,70	0,71	2,72	0,92	400,00	3000,00	0,179	0,15	1,17	1,50	247,00	179,11	0,90	1,10	1,50	0,2194	0,1609	0,2078	0,0864	0,2078	0,0864	0,8411	0,4825	0,1336
2	1,50	1,74	0,65	5,55	1,27	400,00	3000,00	0,196	0,15	1,17	1,50	231,72	157,60	0,90	1,10	1,50	0,2103	0,1542	0,2129	0,0796	0,2129	0,0796	0,9190	0,5053	0,1249
3	1,50	1,04	0,65	6,94	1,45	400,00	3000,00	0,235	0,15	1,17	1,50	121,84	93,63	0,90	1,10	1,50	0,1325	0,0972	0,0881	0,0545	0,0881	0,0545	0,7227	0,5816	0,0655
4	1,50	0,98	0,63	9,17	1,66	400,00	3000,00	0,240	0,15	1,17	1,50	109,06	84,65	0,90	1,10	1,50	0,1226	0,0899	0,0771	0,0498	0,0771	0,0498	0,7067	0,5886	0,0585
5	1,50	0,98	0,63	10,15	1,66	400,00	3000,00	0,248	0,15	1,17	1,50	109,06	84,65	0,90	1,10	1,50	0,1238	0,0908	0,0789	0,0510	0,0789	0,0510	0,7234	0,6025	0,0585
6	1,50	1,80	0,71	12,78	1,42	400,00	3000,00	0,180	0,15	1,17	1,50	264,90	191,08	0,90	1,10	1,50	0,2335	0,1712	0,2343	0,0926	0,2343	0,0926	0,8847	0,4845	0,1425
7	1,50	0,83	0,70	14,09	1,26	400,00	3000,00	0,223	0,15	1,17	1,50	94,71	85,92	0,90	1,10	1,50	0,1126	0,0826	0,0578	0,0492	0,0578	0,0492	0,6107	0,5726	0,0510
8	3,00	2,46	0,67	16,91	0,93	400,00	3000,00	0,229	0,15	1,17	1,50	156,13	55,80	0,90	1,10	1,50	0,3193	0,2341	0,2470	0,0668	0,2470	0,0668	1,5820	1,1963	0,0845
9	3,00	2,64	0,76	20,91	0,65	400,00	3000,00	0,188	0,15	1,17	1,50	193,93	80,78	0,90	1,10	1,50	0,3675	0,2695	0,2763	0,0793	0,2763	0,0793	1,4249	0,9815	0,1052
10	1,50	0,93	0,71	23,95	0,36	400,00	3000,00	0,231	0,15	1,17	1,50	115,06	99,27	0,90	1,10	1,50	0,1302	0,0955	0,0767	0,0586	0,0767	0,0586	0,6670	0,5905	0,0627
11	1,90	1,60	0,78	2,56	7,97	400,00	3000,00	0,191	0,15	1,17	1,50	189,26	131,42	0,90	1,10	1,50	0,2307	0,1692	0,1681	0,0814	0,1681	0,0814	0,8883	0,6194	0,0941
12	1,90	1,30	0,77	5,03	8,22	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,50	141,89	104,69	0,90	1,10	1,50	0,1975	0,1448	0,1297	0,0768	0,1297	0,0768	0,9138	0,7333	0,0703
13	1,90	1,08	0,77	7,03	8,31	400,00	3000,00	0,272	0,15	1,17	1,50	109,24	87,35	0,90	1,10	1,50	0,1718	0,1260	0,0994	0,0705	0,0994	0,0705	0,9097	0,8073	0,0541
14	1,90	1,51	0,77	9,28	8,48	400,00	3000,00	0,281	0,15	1,17	1,50	173,76	121,66	0,90	1,10	1,50	0,2420	0,1775	0,1976	0,1004	0,1976	0,1004	1,1370	0,8251	0,0858
15	1,95	2,50	0,38	12,74	8,10	400,00	3000,00	0,233	0,15	1,17	1,50	152,83	41,81	0,90	1,10	1,50	0,1871	0,1372	0,2280	0,0348	0,2280	0,0348	1,4918	0,8318	0,0759
16	2,10	1,53	0,42	15,21	7,55	400,00	3000,00	0,263	0,15	1,17	1,50	84,41	26,86	0,90	1,10	1,50	0,1309	0,0960	0,0957	0,0261	0,0957	0,0261	1,1338	0,9719	0,0422
17	2,10	1,53	0,46	18,04	7,26	400,00	3000,00	0,238	0,15	1,17	1,50	93,26	34,45	0,90	1,10	1,50	0,1402	0,1028	0,0981	0,0298	0,0981	0,0298	1,0519	0,8638	0,0468
18	2,10	2,29	0,72	20,36	7,06	400,00	3000,00	0,142	0,15	1,17	1,50	240,81	136,20	0,90	1,10	1,50	0,2839	0,2082	0,2250	0,0712	0,2250	0,0712	0,9344	0,5229	0,1211
19	2,10	2,01	0,63	23,76	6,77	400,00	3000,00	0,163	0,15	1,17	1,50	178,16	88,80	0,90	1,10	1,50	0,2230	0,1635	0,1685	0,0525	0,1685	0,0525	0,9460	0,5913	0,0899
20	1,95	0,68	0,67	5,01	10,35	400,00	3000,00	0,351	0,15	1,17	1,50	41,00	40,01	0,90	1,10	1,50	0,1023	0,0750	0,0393	0,0383	0,0393	0,0383	0,9577	0,9568	0,0198
21	1,65	1,02	0,67	5,87	10,35	400,00	3000,00	0,372	0,15	1,17	1,50	106,77	82,35	0,90	1,10	1,50	0,1563	0,1146	0,1068	0,0702	0,1068	0,0702	1,0007	0,8529	0,0515
22	0,90	1,21	0,42	3,57	11,95	400,00	3000,00	0,370	0,15	1,17	1,50	176,36	123,54	0,90	1,10	1,50	0,1155	0,0847	0,1715	0,0593	0,1715	0,0593	0,9726	0,4797	0,0833
23	0,90	0,66	0,45	5,02	11,99	400,00	3000,00	0,307	0,15	1,17	1,50	91,00	76,04	0,90	1,10	1,50	0,0635	0,0466	0,0491	0,0335	0,0491	0,0335	0,5398	0,4409	0,0430
24	2,90	2,16	1,07	24,27	12,62	400,00	3000,00	0,129	0,15	1,17	1,50	221,33	146,16	0,90	1,10	1,50	0,3870	0,2838	0,1981	0,0980	0,1981	0,0980	0,8950	0,6706	0,1036
25	2,90	2,65	1,05	20,67	13,02	400,00	3000,00	0,180	0,15	1,17	1,50	281,52	172,27	0,90	1,10	1,50	0,5053	0,3706	0,3863	0,1527	0,3863	0,1527	1,3723	0,8865	0,1311
26	2,90	4,01	0,73	12,55	13,97	400,00	3000,00	0,159	0,15	1,17	1,50	319,68	123,54	0,90	1,10	1,50	0,5186	0,3803	0,5601	0,1024	0,5601	0,1024	1,7521	0,8285	0,1470
27	1,40	0,71	0,58	10,37	15,97	400,00	6000,00	0,400	1,25	12,50	1,50	80,38	73,73	0,90	1,10	1,50	0,4823	0,3537	0,0806	0,0656	0,0806	0,0656	1,0021	0,8897	0,0360
28	1,40	0,45	0,50	12,27	15,99	400,00	6000,00	1,094	1,25	12,50	1,50	34,84	37,32	0,90	1,50	1,10	0,2311	0,3151	0,0722	0,0802	0,0722	0,0802	2,0720	2,1493	0,0156
29	1,40	0,45	0,50	14,70	15,99	400,00	6000,00	0,755	1,25	12,50	1,50	34,84	37,32	0,90	1,50	1,10	0,2137	0,2915	0,0513	0,0570	0,0513	0,0570	1,4732	1,5281	0,0156
30	2,90	4,91	0,52	12,47	17,94	400,00	3000,00	0,226	0,15	1,17	1,50	281,63	65,40	0,90	1,10	1,50	0,4943	0,3625	0,7839	0,0828	0,6130	0,0828	2,1764	1,2668	0,1225
31	2,15	2,27	0,70	17,75	20,03	400,00	3000,00	0,210	0,15	1,17	1,50	224,12	120,65	0,90	1,10	1,50	0,3022	0,2216	0,2883	0,0892	0,2883	0,0892	1,2862	0,7396	0,0946
32	2,90	3,85	0,67	20,81	20,28	400,00	3000,00	0,172	0,15	1,17	1,50	278,07	95,46	0,90	1,10	1,50	0,4625	0,3391	0,5011	0,0869	0,5011	0,0869	1,8021	0,9099	0,1169
33	2,90	1,90	0,45	13,55	22,82	400,00	3000,00	0,154	0,15	1,17	1,50	78,35	17,76	0,90	1,10	1,50	0,1499	0,1100	0,0749	0,0179	0,0749	0,0179	0,9558	1,0067	0,0317
34	2,90	2,03	0,68	11,59	23,61	400,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	129,00	52,05	0,90	1,10	1,50	0,2195	0,1610	0,0909	0,0303	0,0909	0,0303	0,7046	0,5816	0,0516
35	2,20	1,02	0,77	10,06	24,22	400,00	6000,00	0,159	1,25	12,50	1,50	94,40	81,77	0,90	1,10	1,50	0,8519	0,6247	0,0571	0,0432	0,0571	0,0432	0,6051	0,5279	0,0374
36	2,20	3,23	0,77	6,56	25,28	400,00	3000,00	0,127	0,15	1,17	1,50	358,70	197,77	0,90	1,10	1,50	0,4151	0,3044	0,4136	0,0985	0,4136	0,0985	1,1531	0,4981	0,1397
37	2,20	0,68	0,77	3,48	26,37	400,00	3000,00	0,219	0,15	1,17	1,50	36,61	41,64	0,90	1,50	1,10	0,0739	0,1007	0,0287	0,0326	0,0287	0,0326	0,7845	0,7831	0,0140
38	2,20	1,16	0,60	1,45	27,25	400,00	3000,00	0,175	0,15	1,17	1,50	75,25	42,25	0,90	1,10	1,50	0,1256	0,0921	0,0544	0,0282	0,0544	0,0282	0,7231	0,6667	0,0284
39	3,00	0,80	0,60	0,49	31,51	400,00	3000,00	0,102	0,15	1,17	1,50	21,08	14,20	0,90	1,10	1,50	0,0768	0,0563	0,0121	0,0090	0,0121	0,0090	0,5722	0,6335	0,0074
40	1,50	1,60	0,82	17,17	28,57	400,00	3000,00	0,109	0,15	1,17	1,50	267,00	214,30	0,90	1,10	1,50	0,2126	0,1559	0,1387	0,0715	0,1387	0,0715	0,5195	0,3337	0,0985
41	1,50	1,77	0,88	14,79	30,14	400,00	3000,00	0,099	0,15	1,17	1,50	318,76	259,73	0,90	1,10	1,50	0,2450	0,1797							

6 POTRESNA ANALIZA

48	3,00	0,60	1,97	1,42	8,87	400,00	3000,00	0,252	0,15	1,17	1,50	34,82	104,64	0,90	1,50	1,10	0,1745	0,2379	0,0468	0,1540	0,0468	0,1540	1,3450	1,4715	0,0171
49	3,00	0,75	2,07	1,80	10,89	400,00	3000,00	0,202	0,15	1,17	1,50	62,08	139,93	0,90	1,50	1,10	0,2142	0,2921	0,0649	0,1793	0,0649	0,1793	1,0452	1,2813	0,0297
50	1,90	0,65	2,09	6,36	2,68	400,00	3000,00	0,230	0,15	1,17	1,50	122,46	218,74	0,90	1,50	1,10	0,1951	0,2660	0,0861	0,2774	0,0861	0,2774	0,7030	1,2680	0,0649
51	3,00	0,65	3,09	6,24	6,29	400,00	3000,00	0,209	0,15	1,17	1,50	66,27	201,95	0,90	1,50	1,10	0,2797	0,3814	0,0747	0,3550	0,0747	0,3550	1,1273	1,7581	0,0336
52	3,00	0,65	1,30	5,36	11,34	400,00	3000,00	0,181	0,15	1,17	1,50	28,30	59,38	0,90	1,50	1,10	0,1137	0,1550	0,0283	0,0564	0,0283	0,0564	1,0012	0,9490	0,0135
53	2,10	0,69	2,68	9,72	3,31	400,00	3000,00	0,215	0,15	1,17	1,50	144,36	274,59	0,90	1,50	1,10	0,2593	0,3535	0,1062	0,4131	0,1062	0,4115	0,7355	1,4985	0,0760
54	2,10	0,68	2,51	9,91	7,22	400,00	3000,00	0,218	0,15	1,17	1,50	131,68	251,76	0,90	1,50	1,10	0,2410	0,3286	0,0981	0,3628	0,0981	0,3628	0,7452	1,4412	0,0661
55	1,70	0,79	1,19	10,07	10,57	400,00	3000,00	0,269	0,15	1,17	1,50	122,82	150,99	0,90	1,50	1,10	0,1422	0,1939	0,0915	0,1369	0,0915	0,1369	0,7447	0,9065	0,0591
56	1,70	0,57	1,45	10,27	13,90	400,00	3000,00	0,322	0,15	1,17	1,50	82,47	141,50	0,90	1,50	1,10	0,1328	0,1811	0,0654	0,1656	0,0654	0,1656	0,7930	1,1701	0,0380
57	3,00	0,60	5,90	13,83	4,63	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	104,34	382,89	0,90	1,50	1,10	0,4852	0,6617	0,1161	1,1423	0,1161	0,6625	1,1130	1,7302	0,0540
58	2,90	0,65	1,23	14,57	13,35	400,00	3000,00	0,195	0,15	1,17	1,50	28,20	56,65	0,90	1,50	1,10	0,1086	0,1480	0,0287	0,0549	0,0287	0,0549	1,0186	0,9688	0,0131
59	3,00	0,52	2,79	18,38	2,32	400,00	3000,00	0,251	0,15	1,17	1,50	33,54	141,73	0,90	1,50	1,10	0,2117	0,2887	0,0487	0,2639	0,0487	0,2639	1,4513	1,8620	0,0179
60	3,00	0,69	2,15	18,95	5,96	400,00	3000,00	0,192	0,15	1,17	1,50	53,61	136,27	0,90	1,50	1,10	0,2027	0,2764	0,0552	0,1720	0,0552	0,1720	1,0301	1,2622	0,0273
61	2,00	0,64	1,11	19,19	9,02	400,00	3000,00	0,426	0,15	1,17	1,50	57,25	87,18	0,90	1,50	1,10	0,1257	0,1714	0,0620	0,1068	0,0620	0,1068	1,0828	1,2247	0,0281
62	2,00	0,60	2,02	19,49	11,49	400,00	3000,00	0,266	0,15	1,17	1,50	91,33	182,85	0,90	1,50	1,10	0,1824	0,2487	0,0754	0,2519	0,0754	0,2519	0,8252	1,3779	0,0434
63	3,00	0,54	6,40	24,72	3,56	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	86,70	374,80	0,90	1,50	1,10	0,4728	0,6447	0,1017	1,2051	0,1017	0,6761	1,1731	1,8040	0,0455
64	1,50	0,64	0,81	25,02	7,16	400,00	3000,00	0,271	0,15	1,17	1,50	72,77	84,74	0,90	1,50	1,10	0,0792	0,1079	0,0469	0,0594	0,0469	0,0594	0,6445	0,7004	0,0365
65	1,50	0,66	1,47	25,14	9,44	400,00	3000,00	0,326	0,15	1,17	1,50	135,57	192,11	0,90	1,50	1,10	0,1546	0,2108	0,0991	0,2220	0,0991	0,2220	0,7307	1,1557	0,0662
66	1,50	0,63	1,67	24,61	13,98	400,00	3000,00	0,249	0,15	1,17	1,50	141,97	213,39	0,90	1,50	1,10	0,1536	0,2095	0,0856	0,2285	0,0856	0,2285	0,6032	1,0709	0,0653
67	1,50	0,63	1,58	23,87	16,77	400,00	3000,00	0,348	0,15	1,17	1,50	134,16	199,76	0,90	1,50	1,10	0,1621	0,2211	0,1007	0,2543	0,1007	0,2543	0,7509	1,2730	0,0593
68	1,50	0,69	1,62	23,07	19,71	400,00	3000,00	0,237	0,15	1,17	1,50	164,25	228,11	0,90	1,50	1,10	0,1626	0,2217	0,0982	0,2299	0,0982	0,2299	0,5978	1,0077	0,0696
69	2,90	0,68	2,92	22,06	22,08	400,00	3000,00	0,198	0,15	1,17	1,50	76,57	207,10	0,90	1,50	1,10	0,2741	0,3738	0,0776	0,3319	0,0776	0,3319	1,0130	1,6025	0,0313
70	1,65	0,63	1,99	19,98	25,29	400,00	3000,00	0,294	0,15	1,17	1,50	143,72	235,53	0,90	1,50	1,10	0,1942	0,2649	0,1052	0,3332	0,1052	0,3107	0,7320	1,3193	0,0560
71	1,65	0,65	1,47	18,30	27,56	400,00	3000,00	0,152	0,15	1,17	1,50	112,82	169,63	0,90	1,50	1,10	0,1222	0,1666	0,0498	0,1126	0,0498	0,1126	0,4418	0,6637	0,0423
72	2,90	0,43	3,79	19,15	17,31	400,00	3000,00	0,203	0,15	1,17	1,50	31,00	175,97	0,90	1,50	1,10	0,2252	0,3070	0,0406	0,3574	0,0406	0,3574	1,3093	2,0310	0,0136
73	1,50	0,62	1,27	10,39	19,77	400,00	3000,00	0,263	0,15	1,17	1,50	105,41	151,36	0,90	1,50	1,10	0,1174	0,1601	0,0659	0,1360	0,0659	0,1360	0,6247	0,8987	0,0447
74	1,50	0,66	2,07	10,58	22,61	400,00	3000,00	0,175	0,15	1,17	1,50	193,29	287,39	0,90	1,50	1,10	0,1812	0,2471	0,0894	0,2807	0,0894	0,2807	0,4627	0,9767	0,0785
75	3,00	0,50	2,81	11,40	25,72	400,00	3000,00	0,133	0,15	1,17	1,50	31,20	138,45	0,90	1,50	1,10	0,1735	0,2366	0,0275	0,1546	0,0275	0,1546	0,8823	1,1167	0,0121
76	3,00	0,53	2,89	13,35	29,13	400,00	3000,00	0,109	0,15	1,17	1,50	37,33	152,04	0,90	1,50	1,10	0,1813	0,2472	0,0268	0,1463	0,0268	0,1463	0,7183	0,9620	0,0136
77	3,00	0,78	2,04	14,65	20,36	400,00	3000,00	0,178	0,15	1,17	1,50	66,10	141,95	0,90	1,50	1,10	0,2107	0,2873	0,0617	0,1625	0,0617	0,1625	0,9334	1,1445	0,0278
78	3,00	0,67	5,85	16,04	25,19	400,00	3000,00	0,197	0,15	1,17	1,50	132,93	420,32	0,90	1,50	1,10	0,5326	0,7263	0,1412	1,2398	0,1412	0,7263	1,0625	1,7279	0,0518
79	3,00	0,36	0,36	6,28	23,18	400,00	3000,00	0,295	0,15	1,17	1,50	1,65	1,65	0,90	1,10	1,10	0,0274	0,0274	0,0034	0,0034	0,0034	0,0034	2,0767	2,0767	0,0007
80	3,00	0,36	0,36	8,95	22,30	400,00	3000,00	0,169	0,15	1,17	1,50	1,65	1,65	0,90	1,10	1,10	0,0232	0,0232	0,0022	0,0022	0,0022	0,0022	1,3592	1,3592	0,0007
81	3,00	0,41	7,53	7,27	29,36	400,00	3000,00	0,139	0,15	1,17	1,50	47,81	333,22	0,90	1,50	1,10	0,3812	0,5198	0,0504	0,9376	0,0504	0,7171	1,0547	2,1520	0,0174
82	3,00	0,60	2,92	1,78	25,62	400,00	3000,00	0,102	0,15	1,17	1,50	51,49	174,06	0,90	1,50	1,10	0,2042	0,2785	0,0326	0,1586	0,0326	0,1586	0,6333	0,9110	0,0199
83	3,00	0,59	4,23	0,89	29,36	400,00	3000,00	0,105	0,15	1,17	1,50	71,53	262,30	0,90	1,50	1,10	0,2926	0,3989	0,0469	0,3356	0,0469	0,3356	0,6551	1,2794	0,0260
84	3,00	0,60	6,92	0,30	34,94	400,00	3000,00	0,103	0,15	1,17	1,50	122,15	452,02	0,90	1,50	1,10	0,4855	0,6621	0,0781	0,9007	0,0781	0,6966	0,6391	1,5411	0,0402

11683,35 13083,31

5,1611
H_{tot,x}

Masno težišče	Togostno težišče
X _m = 12,664	X _s = 12,017
Y _m = 14,107	Y _s = 16,864
e _x = 0,647 m	
e _y = -2,757 m	

M _{bx} = -14,23	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,225
M _{by} = 2,65	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,178
I _x = 1559146,072	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,4418 mm
I _y = 726523,2828	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,3127 mm
ω _x = -6,22583E-06	Prečna sila X na meji elastičnosti =	5,1611 MN
ω _y = 1,16E-06	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	4,0912 MN

6 POTRESNA ANALIZA

idov na
nosti
žna preč-

Max. elastične
deformacije zidov

Deformacije zidov
na meji elastičnosti

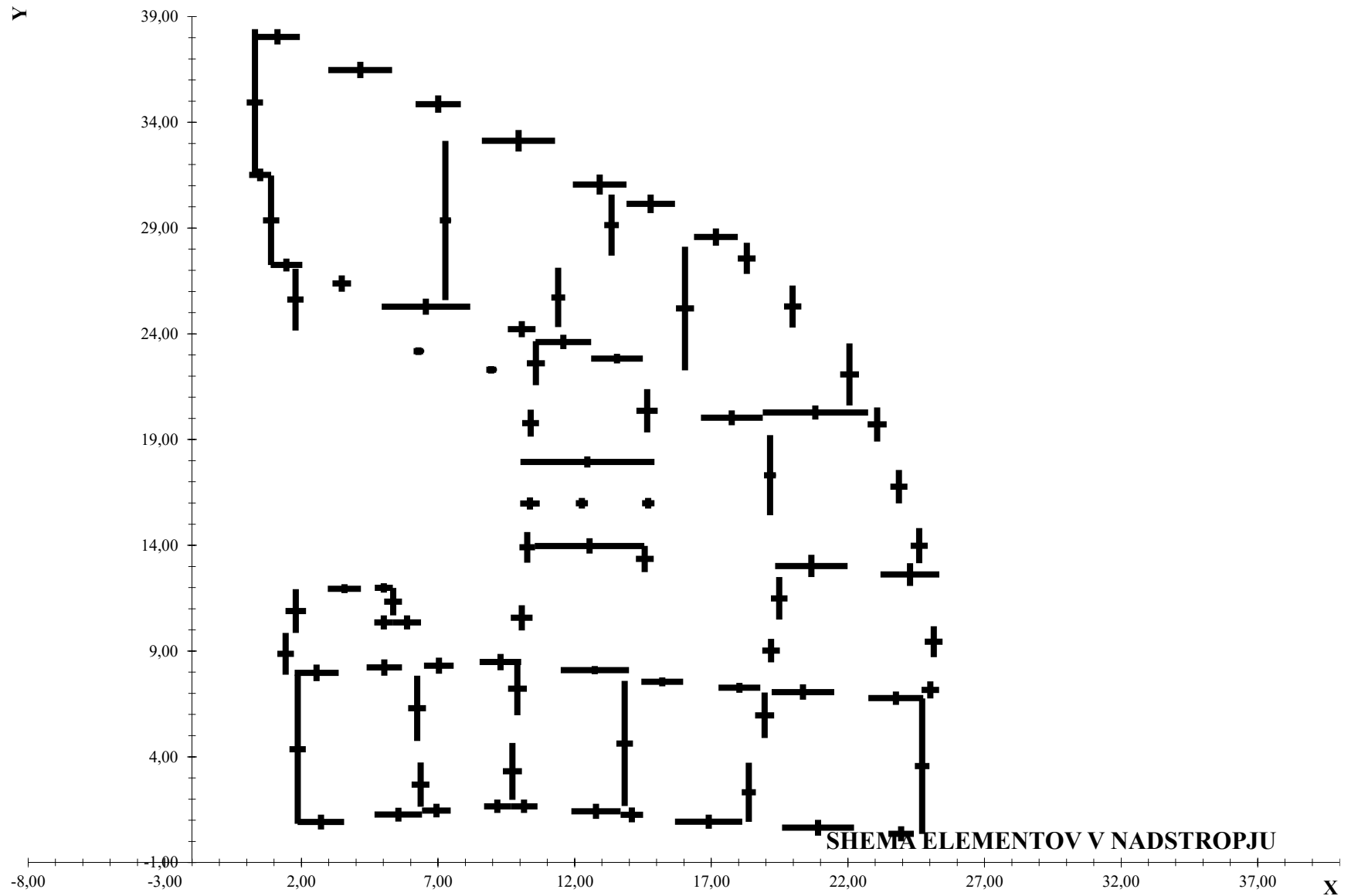
Deformacije zidov
na meji nosilnosti

H _{eyi}	σ [*] i*Al [*] xi	σ [*] i*Al	σ [*] i*Al [*] yi	Kyi*xi	Kxi*yi	Kxi [*] *yi [*]	Kyi [*] *xi [*]	δ _{xti}	δ _{yti}	δ _x =δ _{ex} +δ _{xt}	δ _y =δ _{ey} +δ _{yt}	δ _{exmax}	δ _{eymax}	δ _{ex}	δ _{sy}	δ _{exi}	δ _{eyi}	H _{xi}	H _{yi}	Q _i	δ _{xui}	δ _{yui}
0,0541	0,587	0,216	0,198	486,38	226,23	207,21	1320,75	0,0993	-0,0108	0,9404	0,4717	0,8411	0,4717	0,7418	0,4825	0,5410	0,3019	0,1336	0,0541	0,2161	1,2616	0,7075
0,0481	1,226	0,221	0,280	874,67	293,23	371,08	4854,36	0,0971	-0,0075	1,0161	0,4978	0,9190	0,4978	0,8219	0,5053	0,5389	0,3052	0,1249	0,0481	0,2209	1,3784	0,7467
0,0287	1,100	0,158	0,231	649,86	177,25	257,85	4510,45	0,0959	-0,0059	0,8187	0,5757	0,7227	0,5757	0,6268	0,5816	0,5377	0,3068	0,0655	0,0287	0,1584	1,0841	0,8636
0,0262	1,365	0,149	0,247	776,52	181,04	300,51	7122,92	0,0947	-0,0033	0,8014	0,5853	0,7067	0,5853	0,6121	0,5886	0,5364	0,3094	0,0585	0,0262	0,1488	1,0601	0,8780
0,0263	1,560	0,154	0,255	859,35	181,04	300,51	8723,53	0,0947	-0,0022	0,8181	0,6004	0,7234	0,6004	0,6288	0,6025	0,5364	0,3105	0,0585	0,0263	0,1536	1,0851	0,9006
0,0599	2,945	0,230	0,327	2442,07	376,18	534,22	31209,89	0,0962	0,0009	0,9808	0,4854	0,8847	0,4845	0,7885	0,4836	0,5379	0,3136	0,1425	0,0599	0,2305	1,3270	0,7267
0,0271	1,827	0,130	0,163	1210,99	118,90	149,27	17068,89	0,0972	0,0024	0,7078	0,5750	0,6107	0,5726	0,5135	0,5701	0,5389	0,3151	0,0510	0,0271	0,1296	0,9160	0,8588
0,0178	6,332	0,375	0,349	943,55	145,42	135,45	15953,75	0,0992	0,0057	1,6812	1,2020	1,5820	1,1963	1,4828	1,1907	0,5409	0,3184	0,0845	0,0178	0,3745	2,3729	1,7945
0,0261	7,830	0,375	0,242	1688,81	125,29	80,95	35308,64	0,1010	0,0103	1,5259	0,9918	1,4249	0,9815	1,3239	0,9712	0,5427	0,3230	0,1052	0,0261	0,3745	2,1373	1,4723
0,0324	3,680	0,154	0,055	2377,52	41,04	14,64	56942,70	0,1028	0,0138	0,7698	0,6044	0,6670	0,5905	0,5643	0,5767	0,5445	0,3265	0,0627	0,0324	0,1536	1,0005	0,8858
0,0397	0,609	0,238	1,897	336,34	1508,14	12017,63	860,75	0,0554	-0,0109	0,9437	0,6085	0,8883	0,6085	0,8330	0,6194	0,4971	0,3018	0,0941	0,0397	0,2380	1,3325	0,9127
0,0319	1,198	0,238	1,957	527,06	1166,43	9589,06	2653,56	0,0538	-0,0081	0,9676	0,7252	0,9138	0,7252	0,8600	0,7333	0,4956	0,3046	0,0703	0,0319	0,2380	1,3707	1,0878
0,0268	1,596	0,227	1,885	614,35	907,55	7539,68	4320,93	0,0533	-0,0058	0,9630	0,8016	0,9097	0,8016	0,8564	0,8073	0,4950	0,3069	0,0541	0,0268	0,2269	1,3645	1,2023
0,0377	3,032	0,327	2,768	1129,54	1472,94	12486,13	10486,82	0,0522	-0,0032	1,1893	0,8219	1,1370	0,8219	1,0848	0,8251	0,4940	0,3095	0,0858	0,0377	0,3266	1,7056	1,2329
0,0131	2,828	0,222	1,798	532,56	1237,81	10025,37	6784,08	0,0546	0,0008	1,5464	0,8326	1,4918	0,8318	1,4373	0,8309	0,4963	0,3135	0,0759	0,0131	0,2220	2,2377	1,2476
0,0085	2,572	0,169	1,276	408,44	636,88	4805,39	6210,90	0,0580	0,0037	1,1919	0,9756	1,1338	0,9719	1,0758	0,9682	0,4998	0,3164	0,0422	0,0085	0,1691	1,7008	1,4578
0,0110	3,050	0,169	1,228	621,30	677,27	4918,36	11205,25	0,0598	0,0070	1,1117	0,8708	1,0519	0,8638	0,9921	0,8569	0,5015	0,3197	0,0468	0,0110	0,1691	1,5779	1,2958
0,0439	4,783	0,235	1,658	2773,10	1699,40	11992,72	56460,02	0,0611	0,0097	0,9955	0,5325	0,9344	0,5229	0,8734	0,5132	0,5028	0,3224	0,1211	0,0439	0,2349	1,4017	0,7843
0,0290	4,860	0,205	1,386	2109,49	1206,74	8173,48	50113,56	0,0628	0,0136	1,0088	0,6049	0,9460	0,5913	0,8832	0,5777	0,5046	0,3263	0,0899	0,0290	0,2046	1,4190	0,8869
0,0122	0,802	0,160	1,656	200,64	424,37	4392,91	1006,06	0,0405	-0,0081	0,9983	0,9487	0,9577	0,9487	0,9172	0,9568	0,4823	0,3046	0,0198	0,0122	0,1600	1,4366	1,4230
0,0252	1,491	0,254	2,631	483,02	1105,36	11443,68	2833,29	0,0405	-0,0071	1,0413	0,8458	1,0007	0,8458	0,9602	0,8529	0,4823	0,3056	0,0515	0,0252	0,2541	1,5011	1,2686
0,0374	0,668	0,187	2,232	441,65	2106,80	25168,26	1578,86	0,0306	-0,0098	1,0032	0,4699	0,9726	0,4699	0,9419	0,4797	0,4724	0,3029	0,0833	0,0374	0,1868	1,4588	0,7049
0,0232	0,456	0,091	1,091	381,39	1090,67	13072,42	1912,95	0,0304	-0,0081	0,5702	0,4328	0,5398	0,4328	0,5095	0,4409	0,4721	0,3046	0,0430	0,0232	0,0910	0,8097	0,6493
0,0478	7,256	0,299	3,772	3547,59	2792,68	35237,53	86106,82	0,0264	0,0142	0,9214	0,6847	0,8950	0,6706	0,8685	0,6564	0,4682	0,3269	0,1036	0,0478	0,2990	1,3425	1,0058
0,0556	10,336	0,500	6,513	3560,46	3666,27	47746,69	73585,91	0,0239	0,0100	1,3962	0,8966	1,3723	0,8865	1,3484	0,8765	0,4657	0,3227	0,1311	0,0556	0,5001	2,0584	1,3298
0,0387	5,882	0,469	6,549	1550,11	4466,00	62390,51	19449,09	0,0180	0,0006	1,7701	0,8291	1,7521	0,8285	1,7341	0,8279	0,4598	0,3133	0,1470	0,0387	0,4688	2,6282	1,2427
0,0229	1,701	0,164	2,621	764,21	1284,02	20511,40	7921,17	0,0055	-0,0019	1,0077	0,8878	1,0021	0,8878	0,9966	0,8897	0,4473	0,3108	0,0360	0,0229	0,1641	1,5032	1,3317
0,0117	3,019	0,246	3,935	457,71	557,02	8905,87	5613,97	0,0055	0,0003	2,0775	2,1496	2,0720	2,1493	2,0666	2,1490	0,4472	0,3130	0,0156	0,0117	0,2461	3,1080	3,2239
0,0118	2,497	0,170	2,717	548,40	557,02	8905,87	8058,82	0,0055	0,0031	1,4786	1,5312	1,4732	1,5281	1,4677	1,5250	0,4472	0,3158	0,0156	0,0118	0,1699	2,2097	2,2921
0,0205	7,159	0,574	10,302	815,27	5052,23	90632,08	10163,63	-0,0067	0,0005	2,1697	1,2673	2,1697	1,2668	2,1764	1,2663	0,4351	0,3132	0,1225	0,0205	0,5743	3,2546	1,9002
0,0385	5,919	0,333	6,676	2142,12	4488,46	89888,79	38032,72	-0,0197	0,0066	1,2665	0,7463	1,2665	0,7396	1,2862	0,7330	0,4221	0,3193	0,0946	0,0385	0,3334	1,8997	1,1094
0,0308	9,211	0,443	8,976	1986,81	5639,58	114378,67	41353,12	-0,0213	0,0102	1,7808	0,9200	1,7808	0,9099	1,8021	0,8997	0,4205	0,3229	0,1169	0,0308	0,4426	2,6713	1,3648
0,0056	1,787	0,132	3,010	240,75	1788,26	40812,61	3262,93	-0,0371	0,0018	0,9187	1,0085	0,9187	1,0067	0,9558	1,0049	0,4047	0,3145	0,0317	0,0056	0,1319	1,3781	1,5100
0,0163	1,649	0,142	3,360	603,18	3046,38	71939,11	6989,97	-0,0420	-0,0005	0,6626	0,5811	0,6626	0,5811	0,7046	0,5816	0,3997	0,3122	0,0516	0,0163	0,1423	0,9339	0,8717
0,0254	1,257	0,125	3,026	822,87	2286,18	55364,72	8280,31	-0,0458	-0,0023	0,5593	0,5257	0,5593	0,5257	0,6051	0,5279	0,3960	0,3104	0,0374	0,0254	0,1249	0,8389	0,7885
0,0606	2,072	0,316	7,984	1297,21	9068,22	229254,90	8508,54	-0,0524	-0,0063	1,1007	0,4918	1,1007	0,4918	1,1531	0,4981	0,3893	0,3064	0,1397	0,0606	0,3158	1,6510	0,7377
0,0126	0,398	0,115	3,021	144,77	965,53	25465,22	503,34	-0,0592	-0,0099	0,7252	0,7732	0,7252	0,7732	0,7845	0,7831	0,3825	0,3028	0,0140	0,0126	0,1145	1,0879	1,1598
0,0127	0,177	0,121	3,310	61,42	2050,66	55884,94	89,29	-0,0647	-0,0122	0,6585	0,6544	0,6585	0,6544	0,7231	0,6667	0,3771	0,3005	0,0284	0,0127	0,1215	0,9877	0,9817
0,0043	0,024	0,049	1,553	6,98	664,39	20937,07	3,43	-0,0912	-0,0133	0,4810	0,6201	0,4810	0,6201	0,5722	0,6335	0,3505	0,2994	0,0074	0,0043	0,0493	0,7215	0,9302
0,0683	2,464	0,143	4,099	3680,45	7628,68	217966,88	63208,17	-0,0729	0,0060	0,4466	0,3397	0,4466	0,3337	0,5195	0,3277	0,3689	0,3187	0,0985	0,0683	0,1435	0,6699	0,5005
0,0821	2,269	0,153	4,626	3840,28	9608,03	289600,12	56781,48	-0,0827	0,0032	0,4365	0,3191	0,4365	0,3159	0,5192	0,3127	0,3591	0,3159	0,1145	0,0821	0,1535	0,6548	0,4739
0,1022	2,456	0,190	5,905	4206,50	12132,44	376769,07	54335,51	-0,0883	0,0010	0,4952	0,3387	0,4952	0,3376	0,5835	0,3366	0,3534	0,3137	0,1381	0,1022	0,1902	0,7427	0,5064
0,1510	2,655	0,267	8,840	4840,37	19350,86	640945,23	48141,91	-0,1012	-0,0024	0,6338	0,3378	0,6338	0,3378	0,7350	0,3401	0,3405	0,3103	0,1989	0,1510	0,2669	0,9507	0,5066
0,0673	1,310	0,187	6,512	1536,70	9612,41	335059,54	10773,22	-0,1120	-0,0058	0,5468	0,4044	0,5468	0,4044	0,6588	0,4102	0,3297	0,3069	0,0909	0,0673	0,1868	0,8202	0,6066
0,0856	1,025	0,247	9,004	1171,16	13949,03	508744,06	4863,66	-0,1221	-0,0091	0,6859	0,3889	0,6859	0,3889	0,8080	0,3980	0,3197	0,3036	0,1223	0,0856	0,2469	1,0289	0,5833
0,0538	0,187	0,167	6,345	201,31	9221,13	350746,15	226,15	-0,1318	-0,0126	0,5330	0,3825	0,53										

6 POTRESNA ANALIZA

0,0314	0,425	0,299	2,650	148,98	308,75	2737,91	212,10	0,0498	-0,0123	1,3948	1,4592	1,3450	1,4592	1,2952	1,4715	0,4915	0,3004	0,0171	0,0314	0,2988	2,0176	2,1889
0,0421	0,564	0,314	3,422	251,36	676,20	7365,66	451,53	0,0372	-0,0118	1,0823	1,2694	1,0452	1,2694	1,0080	1,2813	0,4789	0,3009	0,0297	0,0421	0,3141	1,5678	1,9041
0,0670	1,996	0,314	0,842	1392,08	328,65	881,99	8859,10	0,0883	-0,0065	0,7913	1,2615	0,7030	1,2615	0,6147	1,2680	0,5300	0,3062	0,0649	0,0670	0,3136	1,0545	1,8922
0,0618	2,620	0,420	2,643	1259,28	416,90	2622,89	7852,48	0,0658	-0,0067	1,1932	1,7514	1,1273	1,7514	1,0615	1,7581	0,5076	0,3060	0,0336	0,0618	0,4201	1,6910	2,6271
0,0181	0,824	0,154	1,744	318,07	320,79	3636,28	1703,66	0,0344	-0,0077	1,0356	0,9413	1,0012	0,9413	0,9668	0,9490	0,4762	0,3050	0,0135	0,0181	0,1539	1,5018	1,4120
0,0851	3,855	0,396	1,313	2669,59	478,11	1583,48	25954,38	0,0844	-0,0027	0,8199	1,4959	0,7355	1,4959	0,6511	1,4985	0,5261	0,3100	0,0760	0,0851	0,3965	1,1033	2,2438
0,0781	3,694	0,373	2,692	2494,45	950,72	6864,11	24715,45	0,0600	-0,0024	0,8052	1,4388	0,7452	1,4388	0,6851	1,4412	0,5018	0,3103	0,0661	0,0781	0,3728	1,1178	2,1581
0,0469	2,560	0,254	2,689	1519,83	1298,35	13725,09	15297,82	0,0392	-0,0023	0,7838	0,9042	0,7447	0,9042	0,7055	0,9065	0,4809	0,3104	0,0591	0,0469	0,2544	1,1170	1,3563
0,0440	2,751	0,268	3,725	1452,74	1146,36	15935,81	14914,66	0,0184	-0,0020	0,8114	1,1681	0,7930	1,1681	0,7745	1,1701	0,4602	0,3107	0,0380	0,0440	0,2680	1,1895	1,7522
0,1205	9,657	0,698	3,234	5295,54	483,22	2237,83	73239,53	0,0762	0,0021	1,1892	1,7323	1,1130	1,7302	1,0368	1,7281	0,5179	0,3148	0,0540	0,1205	0,6983	1,6695	2,5953
0,0179	2,257	0,155	2,069	825,31	376,54	5028,16	12023,24	0,0219	0,0030	1,0405	0,9717	1,0186	0,9688	0,9968	0,9658	0,4636	0,3157	0,0131	0,0179	0,1549	1,5279	1,4532
0,0454	6,636	0,361	0,839	2604,59	77,89	180,92	47865,36	0,0905	0,0074	1,5419	1,8694	1,4513	1,8620	1,3608	1,8547	0,5323	0,3201	0,0179	0,0454	0,3611	2,1770	2,7931
0,0437	5,435	0,287	1,710	2582,73	319,62	1905,56	48950,10	0,0679	0,0080	1,0980	1,2702	1,0301	1,2622	0,9622	1,2542	0,5096	0,3207	0,0273	0,0437	0,2868	1,5452	1,8933
0,0280	5,830	0,304	2,739	1673,11	516,25	4655,39	32110,87	0,0488	0,0083	1,1317	1,2330	1,0828	1,2247	1,0340	1,2164	0,4906	0,3210	0,0281	0,0280	0,3038	1,6242	1,8370
0,0588	6,306	0,324	3,718	3563,75	1049,51	12059,92	69457,04	0,0335	0,0086	0,8587	1,3865	0,8252	1,3779	0,7918	1,3692	0,4752	0,3214	0,0434	0,0588	0,3236	1,2378	2,0668
0,1227	16,798	0,680	2,416	9265,04	308,31	1096,33	229030,57	0,0829	0,0147	1,2560	1,8187	1,1731	1,8040	1,0903	1,7893	0,5246	0,3274	0,0455	0,1227	0,6795	1,7597	2,7059
0,0278	3,561	0,142	1,019	2120,19	521,26	3733,66	53045,20	0,0604	0,0150	0,7049	0,7155	0,6445	0,7004	0,5841	0,6854	0,5022	0,3278	0,0365	0,0278	0,1423	0,9668	1,0506
0,0630	7,902	0,314	2,967	4829,91	1279,86	12082,57	121428,40	0,0462	0,0152	0,7769	1,1709	0,7307	1,1557	0,6845	1,1405	0,4880	0,3279	0,0662	0,0630	0,3143	1,0960	1,7336
0,0698	6,422	0,261	3,649	5252,14	1985,17	27757,93	129271,56	0,0179	0,0146	0,6211	1,0855	0,6032	1,0709	0,5853	1,0563	0,4597	0,3273	0,0653	0,0698	0,2609	0,9048	1,6064
0,0652	8,210	0,344	5,769	4768,05	2250,13	37738,53	113805,45	0,0006	0,0137	0,7515	1,2867	0,7509	1,2730	0,7503	1,2593	0,4423	0,3264	0,0593	0,0652	0,3440	1,1263	1,9095
0,0742	6,157	0,267	5,260	5263,09	3237,60	63817,95	121435,46	-0,0177	0,0128	0,5801	1,0205	0,5801	1,0077	0,5978	0,9949	0,4240	0,3255	0,0696	0,0742	0,2669	0,8701	1,5116
0,0672	8,749	0,397	8,755	4569,24	1690,41	37319,94	100808,52	-0,0325	0,0116	0,9805	1,6141	0,9805	1,6025	1,0130	1,5908	0,4093	0,3243	0,0313	0,0672	0,3966	1,4708	2,4037
0,0758	7,365	0,369	9,322	4705,84	3634,35	91904,37	94019,90	-0,0524	0,0092	0,6795	1,3285	0,6795	1,3193	0,7320	1,3101	0,3893	0,3219	0,0560	0,0758	0,3686	1,0193	1,9790
0,0543	2,657	0,145	4,002	3104,09	3109,65	85707,54	56802,52	-0,0666	0,0073	0,3751	0,6709	0,3751	0,6637	0,4418	0,6564	0,3751	0,3200	0,0423	0,0543	0,1452	0,5627	0,9955
0,0565	6,343	0,331	5,733	3369,85	536,64	9289,18	64532,83	-0,0028	0,0083	1,3066	2,0393	1,3066	2,0310	1,3093	2,0228	0,4390	0,3210	0,0136	0,0565	0,3312	1,9599	3,0466
0,0470	2,148	0,207	4,087	1572,86	2084,04	41203,33	16344,86	-0,0181	-0,0019	0,6066	0,8968	0,6066	0,8968	0,6247	0,8987	0,4237	0,3108	0,0447	0,0470	0,2067	0,9099	1,3452
0,0894	2,529	0,239	5,401	3041,77	4370,04	98800,98	32194,30	-0,0358	-0,0017	0,4269	0,9751	0,4269	0,9751	0,4627	0,9767	0,4060	0,3110	0,0785	0,0894	0,2389	0,6403	1,4626
0,0432	2,125	0,186	4,793	1578,52	802,39	20633,64	17997,21	-0,0551	-0,0007	0,8272	1,1160	0,8272	1,1160	0,8823	1,1167	0,3866	0,3120	0,0121	0,0432	0,1864	1,2408	1,6740
0,0478	2,236	0,167	4,879	2030,06	1087,65	31687,97	27106,55	-0,0764	0,0015	0,6419	0,9635	0,6419	0,9620	0,7183	0,9604	0,3654	0,3142	0,0136	0,0478	0,1675	0,9628	1,4430
0,0448	4,126	0,282	5,732	2080,03	1345,50	27390,46	30478,16	-0,0217	0,0031	0,9117	1,1476	0,9117	1,1445	0,9334	1,1415	0,4200	0,3158	0,0278	0,0448	0,2816	1,3675	1,7168
0,1334	12,273	0,765	19,275	6742,44	3349,08	84374,63	108157,69	-0,0519	0,0047	1,0107	1,7325	1,0107	1,7279	1,0625	1,7232	0,3899	0,3174	0,0518	0,1334	0,7651	1,5160	2,5918
0,0005	0,241	0,038	0,887	10,38	38,29	887,38	65,23	-0,0393	-0,0066	2,0374	2,0701	2,0374	2,0701	2,0767	2,0767	0,4025	0,3061	0,0007	0,0005	0,0383	3,0562	3,1051
0,0005	0,196	0,022	0,488	14,78	36,84	821,25	132,23	-0,0338	-0,0036	1,3254	1,3556	1,3254	1,3556	1,3592	1,3592	0,4079	0,3091	0,0007	0,0005	0,0219	1,9880	2,0334
0,1024	3,081	0,424	12,442	2422,40	1403,46	41199,65	17609,99	-0,0778	-0,0055	0,9769	2,1465	0,9769	2,1465	1,0547	2,1520	0,3640	0,3072	0,0174	0,1024	0,4238	1,4653	3,2198
0,0524	0,319	0,179	4,577	310,34	1318,95	33787,04	553,32	-0,0545	-0,0118	0,5788	0,8991	0,5788	0,8991	0,6333	0,9110	0,3873	0,3009	0,0199	0,0524	0,1787	0,8682	1,3487
0,0786	0,234	0,262	7,689	234,51	2100,53	61681,25	209,66	-0,0778	-0,0129	0,5773	1,2665	0,5773	1,2665	0,6551	1,2794	0,3639	0,2998	0,0260	0,0786	0,2619	0,8660	1,8997
0,1352	0,128	0,428	14,961	135,61	4267,77	149107,83	40,68	-0,1125	-0,0136	0,5266	1,5276	0,5266	1,5276	0,6391	1,5411	0,3292	0,2991	0,0402	0,1352	0,4282	0,7899	2,2913
4,0912 H _{rotly}	290,423	22,933	323,515	157226,867	197029,268	4881868,68	2615974,70	0,1050	-0,0139									5,1611 Hx	4,0912 Hy	22,9331 Q _{tot}		

Deformacija x na meji elastičnosti = 0,3751 mm
Deformacija y na meji elastičnosti = 0,3159 mm



SEIZMIČNA ANALIZA OBJEKTA :

GLAVNI TRG 2 NOVO MESTO

NADSTROPJE

Projektni pospešek tal:	$a_g = 0,175$	Mejni strižni koeficient: $BSC = ((a_g * S * g_l * 2,5)/q)$ BSC = 0,292	Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti X:	0,225
Parameter tal:	$S = 1,000$		Koeficient potresne odpornosti na meji elastičnosti Y:	0,178
Faktor obnašanja konstrukcije:	$q = 1,500$			
Faktor pomembnosti objekta:	$g_l = 1,000$		Max koeficient potresne odpornosti etaže v X smeri:	0,366
			Max koeficient potresne odpornosti etaže v Y smeri:	0,418

PODATKI O ZIDOVIH

Zidovi so vpeti na obeh koncih

Enote MN, MPa, m

Mejna duktilnost

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

Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v X smeri:	8,389
Prečna sila etaže pri doseženi nosilnosti v Y smeri:	9,575

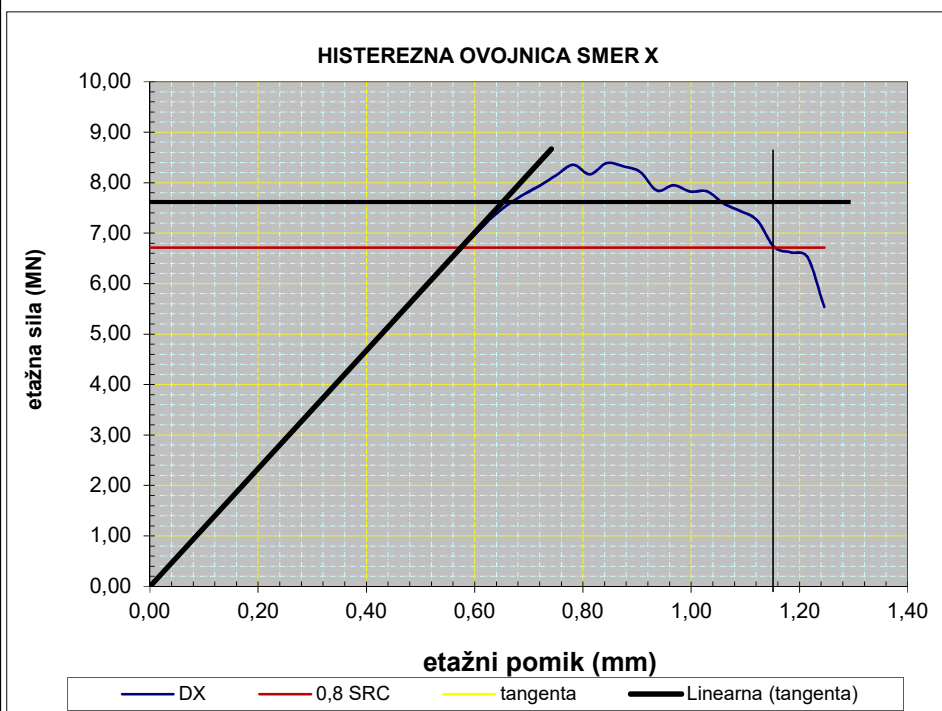
Masno težišče	Togostno težišče
$X_m = 12,664$	$X_s = 12,017$
$Y_m = 14,107$	$Y_s = 16,864$
$e_x = 0,647$ m	
$e_y = -2,757$ m	

$M_{tx} = -14,23$	Koeficient potresne odpornost x smer :	0,225
$M_{ty} = 2,65$	Koeficient potresne odpornost y smer :	0,178
$I_x = 1559146,07$	Deformacija x masnega težišča na meji elastičnosti =	0,4418 mm
$I_y = 726523,28$	Deformacija y masnega težišča na meji elastičnosti =	0,3127 mm
$w_x = -6,23E-06$	Prečna sila X na meji elastičnosti =	5,1611 MN
$w_y = 1,16E-06$	Prečna sila Y na meji elastičnosti =	4,0912 MN

$SRC_{idx} = 0,331$	$> BSC = 0,292$	$\mu_{ux} = 1,72$	$\geq$	$\mu_u = 1,625$
$SRC_{idy} = 0,366$		$\mu_{uy} = 2,97$		

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI X

ST	d_x	H_{xi}
1	0,0000	0,0000
2	0,4418	5,1611
3	0,4727	5,5324
4	0,5036	5,8849
5	0,5345	6,2313
6	0,5654	6,6057
7	0,5964	6,9239
8	0,6273	7,2615
9	0,6582	7,5400
10	0,6891	7,7579
11	0,7201	7,9376
12	0,7510	8,1497
13	0,7819	8,3540
14	0,8128	8,1649
15	0,8437	8,3888
16	0,8747	8,3241
17	0,9056	8,2138
18	0,9365	7,8450
19	0,9674	7,9478
20	0,9984	7,8231
21	1,0293	7,8273
22	1,0602	7,5854
23	1,0911	7,4374
24	1,1220	7,2510
25	1,1530	6,7277
26	1,1839	6,6181
27	1,2148	6,5235
28	1,2457	5,5386

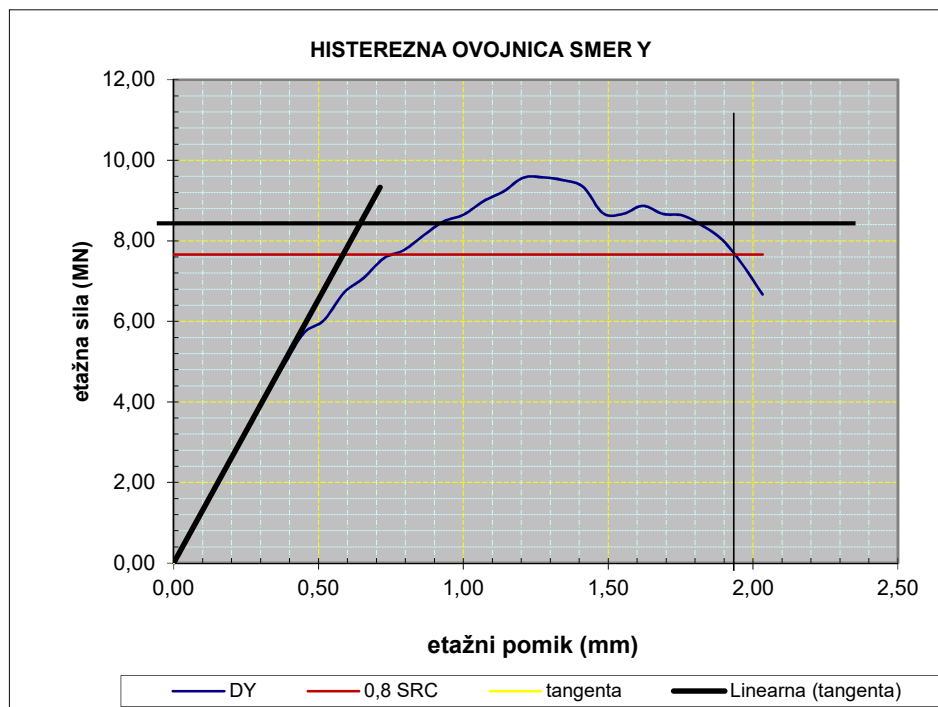


$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,366 \\ \mu_u &= 1,716 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 6,71 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idx}} = 0,331$$

HISTEREZNA OVOJNICA V SMERI Y

ST	d_y	H_{yi}
1	0,0000	0,0000
2	0,3127	4,0912
3	0,3815	4,9280
4	0,4503	5,7148
5	0,5191	6,0294
6	0,5879	6,7129
7	0,6567	7,0839
8	0,7255	7,5665
9	0,7943	7,7651
10	0,8631	8,1360
11	0,9319	8,4788
12	1,0007	8,6490
13	1,0694	8,9835
14	1,1382	9,2239
15	1,2070	9,5679
16	1,2758	9,5753
17	1,3446	9,5045
18	1,4134	9,3376
19	1,4822	8,6830
20	1,5510	8,6684
21	1,6198	8,8690
22	1,6886	8,6669
23	1,7574	8,6272
24	1,8262	8,3729
25	1,8950	8,0148
26	1,9638	7,4066
27	2,0326	6,6677



$$\begin{aligned} \text{SRC}_{\max} &= 0,418 \\ \mu_u &= 2,969 \\ 0,8 \text{ SRC}_{\max} &= 7,66 \end{aligned}$$

$$\text{SRC}_{\text{idy}} = 0,366$$

Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor,
sanacije in inženiring

Podmilščakova 11, Ljubljana

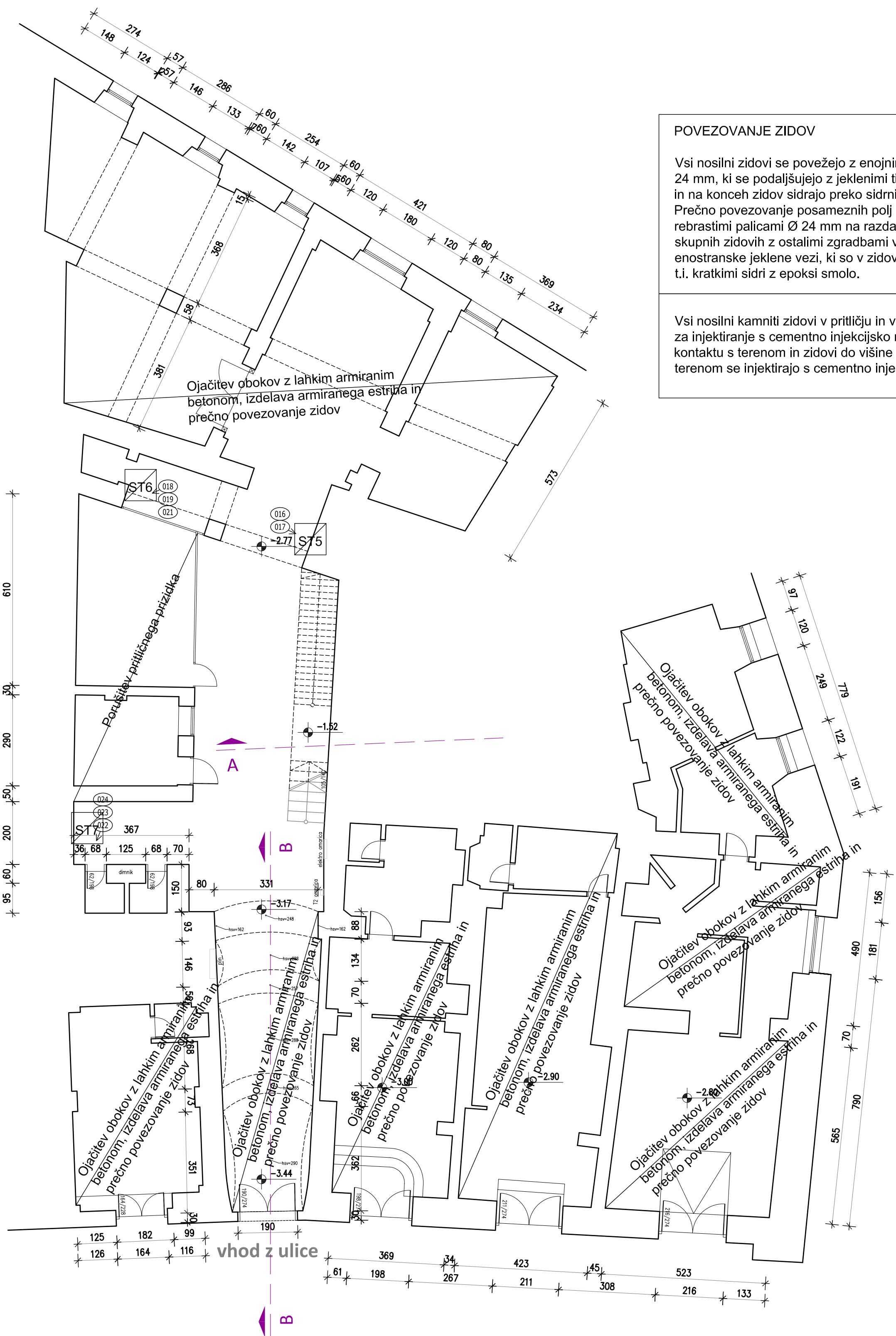
tel: 01 438 19 40, fax 01 438 19 45, GSM: 031 441 544

e-mail: info@grad-art.si, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.

11 GRAFIČNE PRILOGE



POVEZOVANJE ZIDOV

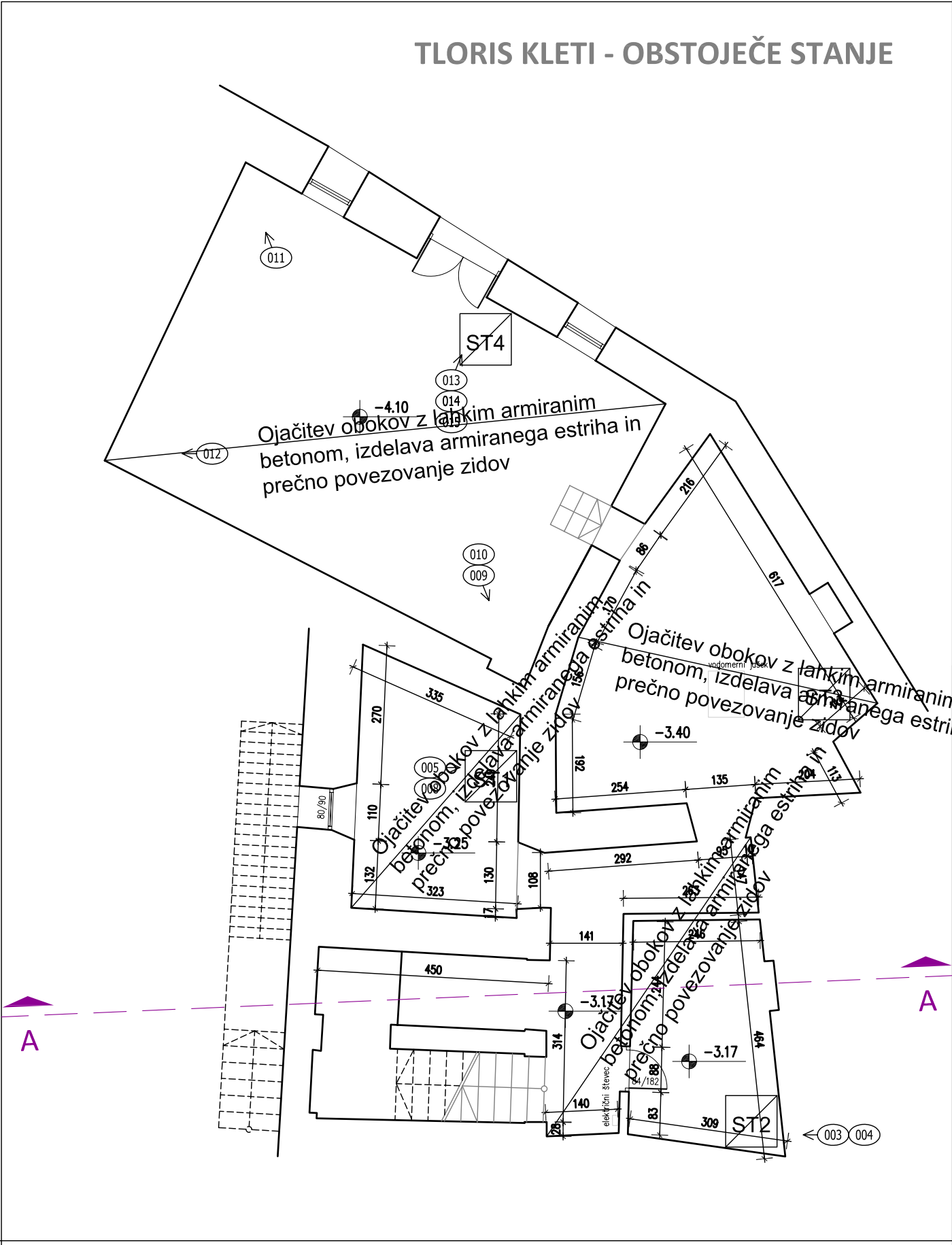
Vsi nosilni zidovi se povežejo z enojnimi jeklenimi vezmi Ø 24 mm, ki se podaljšujejo z jeklenimi tipskimi napenjalniki in na koncih zidov sidrajo preko sidrnih plošč $\neq$ 20 mm.

Prečno povezovanje posameznih polj plošč se povezuje z rebrastimi palicami Ø 24 mm na razdalji cca 1,2 m. Na skupnih zidovih z ostalimi zgradbami v nizu se vgrajujejo enostranske jeklene vezi, ki so v zidove prečno sidrane s t.i. kratkimi sidri z epoksi smolo.

Vsi nosilni kamniti zidovi v pritličju in v kleti so predvideni za injektiranje s cementno injekcijsko maso. Zidovi v kontaktu s terenom in zidovi do višine cca 1,5 m nad terenom se injektirajo s cementno injekcijsko maso.

- ST Sonde temeljev in temeljnih tal
- SZ Sonde v zidovih
- SS Sonde v stropnih konstrukcijah
- Str Sonde v strešni konstrukciji
- SV Vlaga v zidovih - 40 % vseh zidov pritličja in v kleti
- Ob Preiskave obokanih stropov

TLORIS ATRIJA - OBSTOJEČE STANJE



POSLOVNI PROSTORI		
poslovni prostor	P1	58 m ²
skupaj poslovnih prostorov v pritličju	1	58 m ²
SKUPNI PROSTORI		
odprt večnamenski prostor		30 m ²
kolesarnica / vozički		21 m ²
shramba 1		1 m ²
shramba 2		3 m ²
skupaj skupnih prostorov v pritličju		55 m ²
SKUPAJ CELA PRITLIČNA ETAŽA:		
		113 m ²
ZUNANJE POVRŠINE		
pasaža iz Glavnega trga v notranji atrij		28 m ²
atrij		95 m ²
skupaj vseh zunanjih površin		123 m ²

SHRAMBE STANOVANJ		
shrambe stanovanj (8x)		68 m ²
skupaj shrambnih prostorov		68 m ²

SKUPNI PROSTORI		
skupni hodnik do shramb		20 m ²
skupni predprostor		29 m ²
tehnični prostor		15 m ²
skupaj vseh skupnih prostorov v kleti		64 m ²

SKUPAJ CELA KLETNA ETAŽA: 132 m²

LEGENDA MATERIALOV	
	OBSTOJEČA NOSILNA KONSTRUKCIJA
	NOVE PREDELNE STENE

GRAD-ART d.o.o.

Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženjering
tel: 01 438 19 40
fax: 01 438 19 45

Ojačitve stropov nad kletjo in pritličjem ter povezovanje zidov z jeklenimi vezmi.

±0,00 = 181,16abs

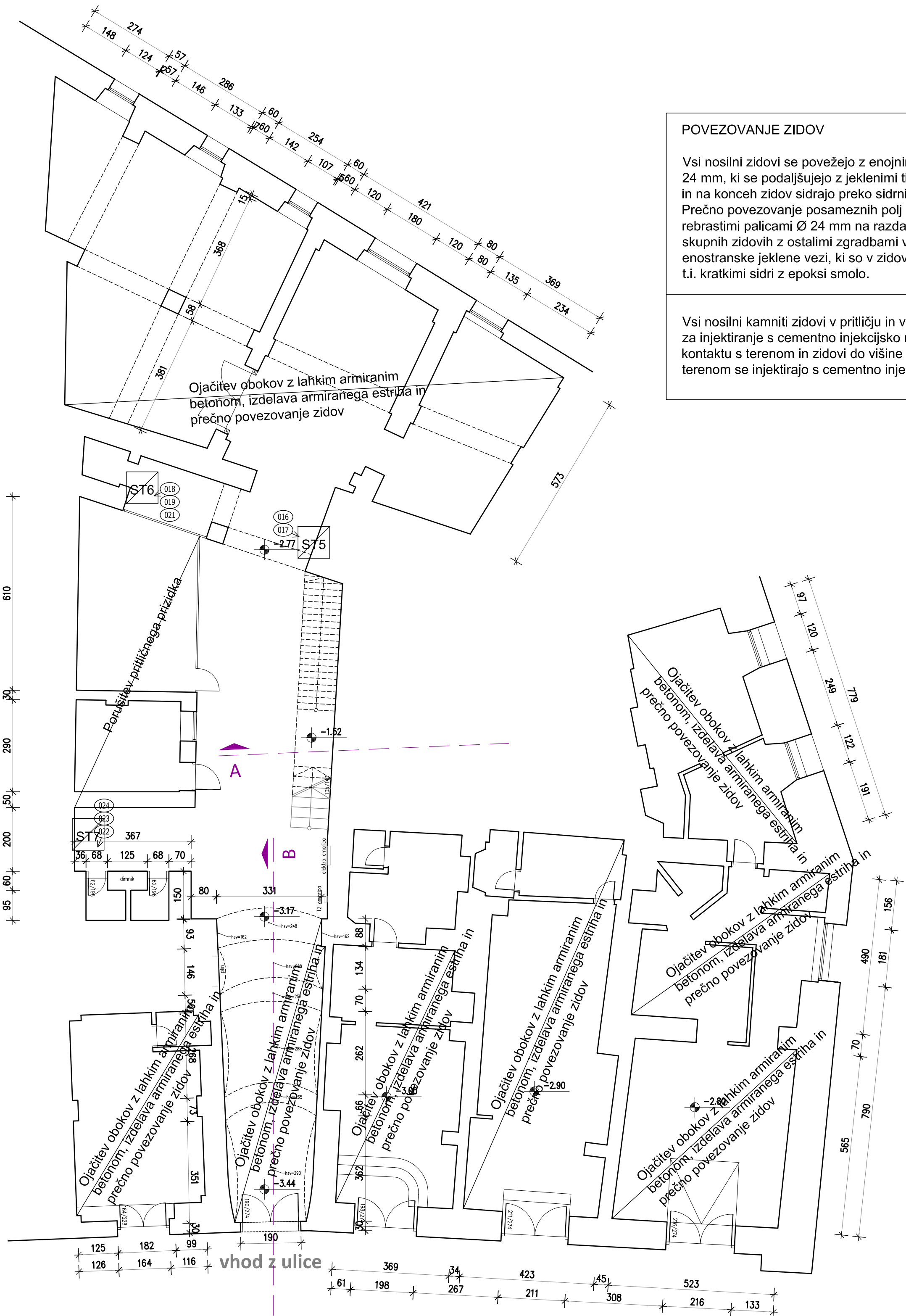
ar-habitat
Arhitekt d. o. o.
Kriška ulica 1
8000 Novo mesto
Slovenija

objekt **UREDITEV STANOVANJ V OBJEKTU GT2**
investitor Mestna občina Novo mesto
Seidlova cesta 1, 8000 Novo mesto
vrsta projekta IDEJNA ZASNOVA - IDZ
vrsta načrta ARHITEKTURA
odgovorni vodja projekta Tomaž ŠULN, univ.dipl.inž.arh. ZAPS 1441
odgovorni projektant Tomaž ŠULN, univ.dipl.inž.arh. ZAPS 1441
št. načrta, št. projekta AH-003/17-1, AH-003/17
datum 29.08.2017

TLORIS ATRIJA IN KLETI
RISBA

1:100
MERILO

1.5.01
ŠT. LISTA



POVEZOVANJE ZIDOV

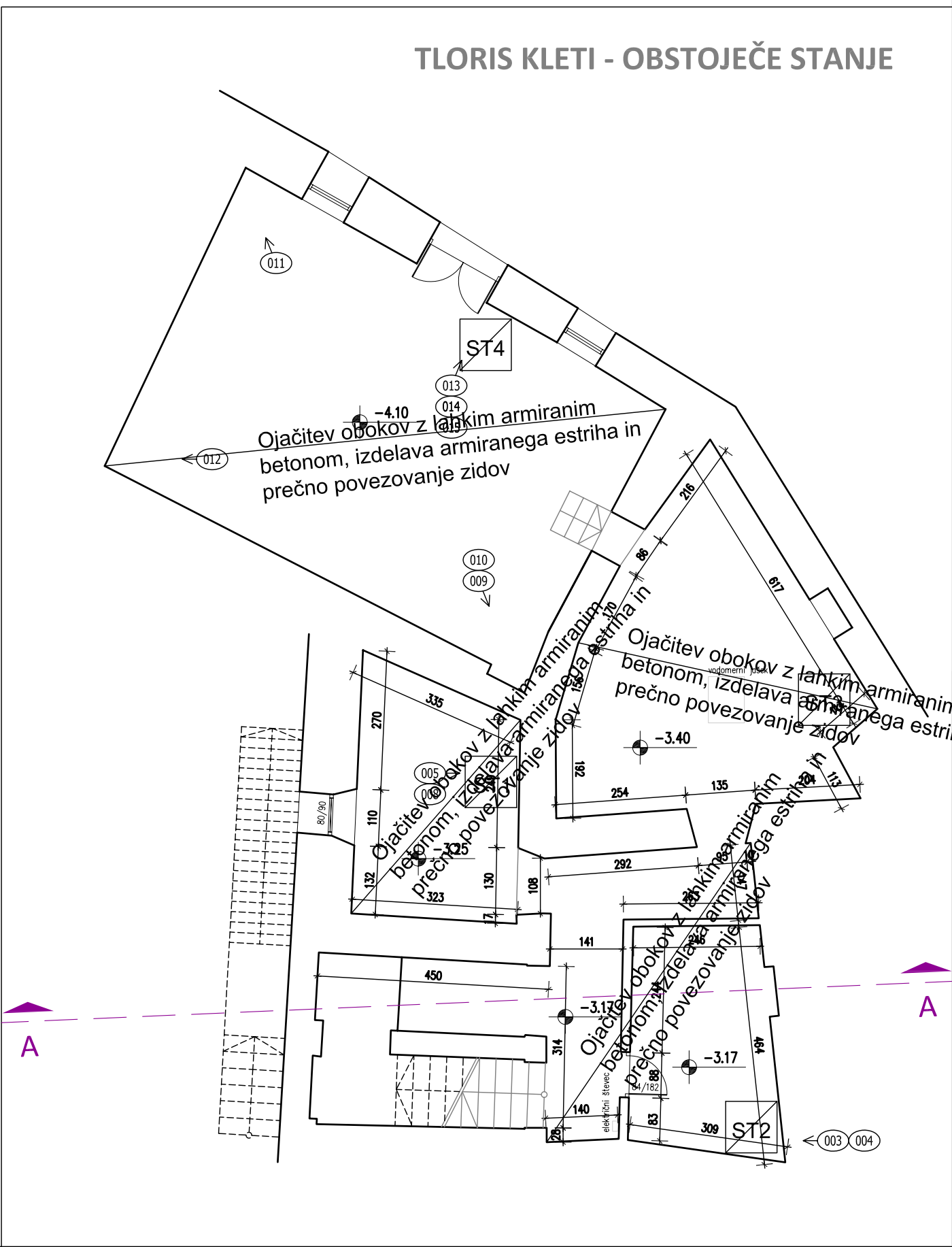
Vsi nosilni zidovi se povežejo z enojnimi jeklenimi vezmi Ø 24 mm, ki se podaljšujejo z jeklenimi tipskimi napenjalniki in na koncih zidov sidrajo preko sidrnih plošč $\neq$ 20 mm.

Prečno povezovanje posameznih polj plošč se povezuje z rebrastimi palicami Ø 24 mm na razdalji cca 1,2 m. Na skupnih zidovih z ostalimi zgradbami v nizu se vgrajujejo enostranske jeklene vezi, ki so v zidove prečno sidrane s t.i. kratkimi sidri z epoksi smolo.

Vsi nosilni kamniti zidovi v pritličju in v kleti so predvideni za injektiranje s cementno injekcijsko maso. Zidovi v kontaktu s terenom in zidovi do višine cca 1,5 m nad terenom se injektirajo s cementno injekcijsko maso.

- ST Sonde temeljev in temeljnih tal
- SZ Sonde v zidovih
- SS Sonde v stropnih konstrukcijah
- Str Sonde v strešni konstrukciji
- SV Vlaga v zidovih - 40 % vseh zidov pritličja in v kleti
- Ob Preiskave obokanih stropov

TLORIS ATRIJA - OBSTOJEČE STANJE



POSLOVNI PROSTORI		
poslovni prostor	P1	58 m ²
skupaj poslovnih prostorov v pritličju	1	58 m ²
SKUPNI PROSTORI		
odprt večnamenski prostor		30 m ²
kolesarnica / vozički		21 m ²
shramba 1		1 m ²
shramba 2		3 m ²
skupaj skupnih prostorov v pritličju		55 m ²
SKUPAJ CELA PRITLIČNA ETAŽA:		
		113 m ²
ZUNANJE POVRŠINE		
pasaža iz Glavnega trga v notranji atrij		28 m ²
atrij		95 m ²
skupaj vseh zunanjih površin		123 m ²

SHRAMBE STANOVANJ		
shrambe stanovanj (8x)		68 m ²
skupaj shrambnih prostorov		68 m ²

SKUPNI PROSTORI		
skupni hodnik do shramb		20 m ²
skupni predprostor		29 m ²
tehnični prostor		15 m ²
skupaj vseh skupnih prostorov v kleti		64 m ²

SKUPAJ CELA KLETNA ETAŽA: 132 m²

LEGENDA MATERIALOV	
	OBSTOJEČA NOSILNA KONSTRUKCIJA
	NOVE PREDELNE STENE

GRAD-ART d.o.o.

Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor, sanacije in inženjering
tel: 01 438 19 40
fax: 01 438 19 45

Ojačitve stropov nad kletjo in pritličjem ter povezovanje zidov z jeklenimi vezmi.

±0,00 = 181,16abs

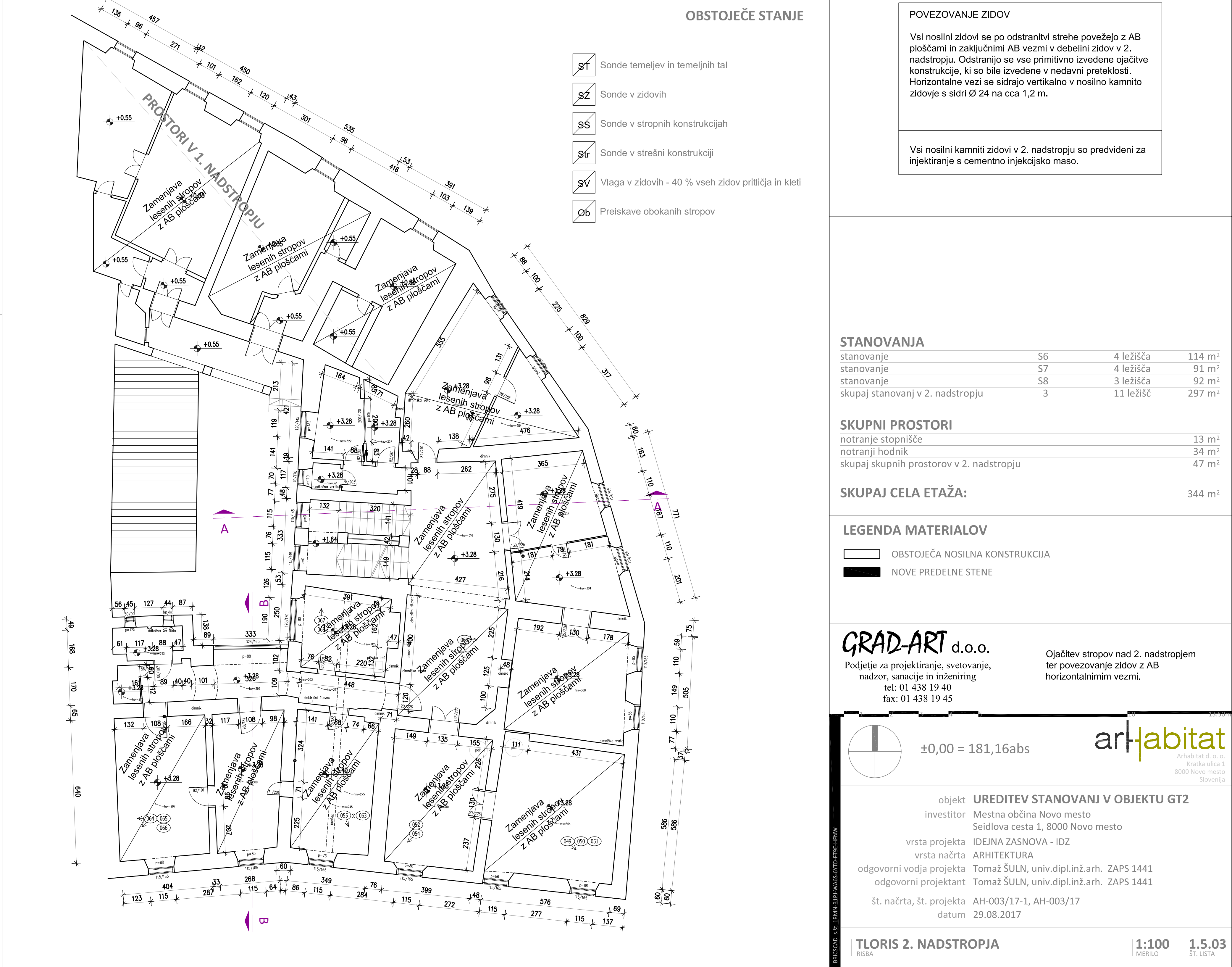
ar-habitat
Arhitekt d. o. o.
Kriška ulica 1
8000 Novo mesto
Slovenija

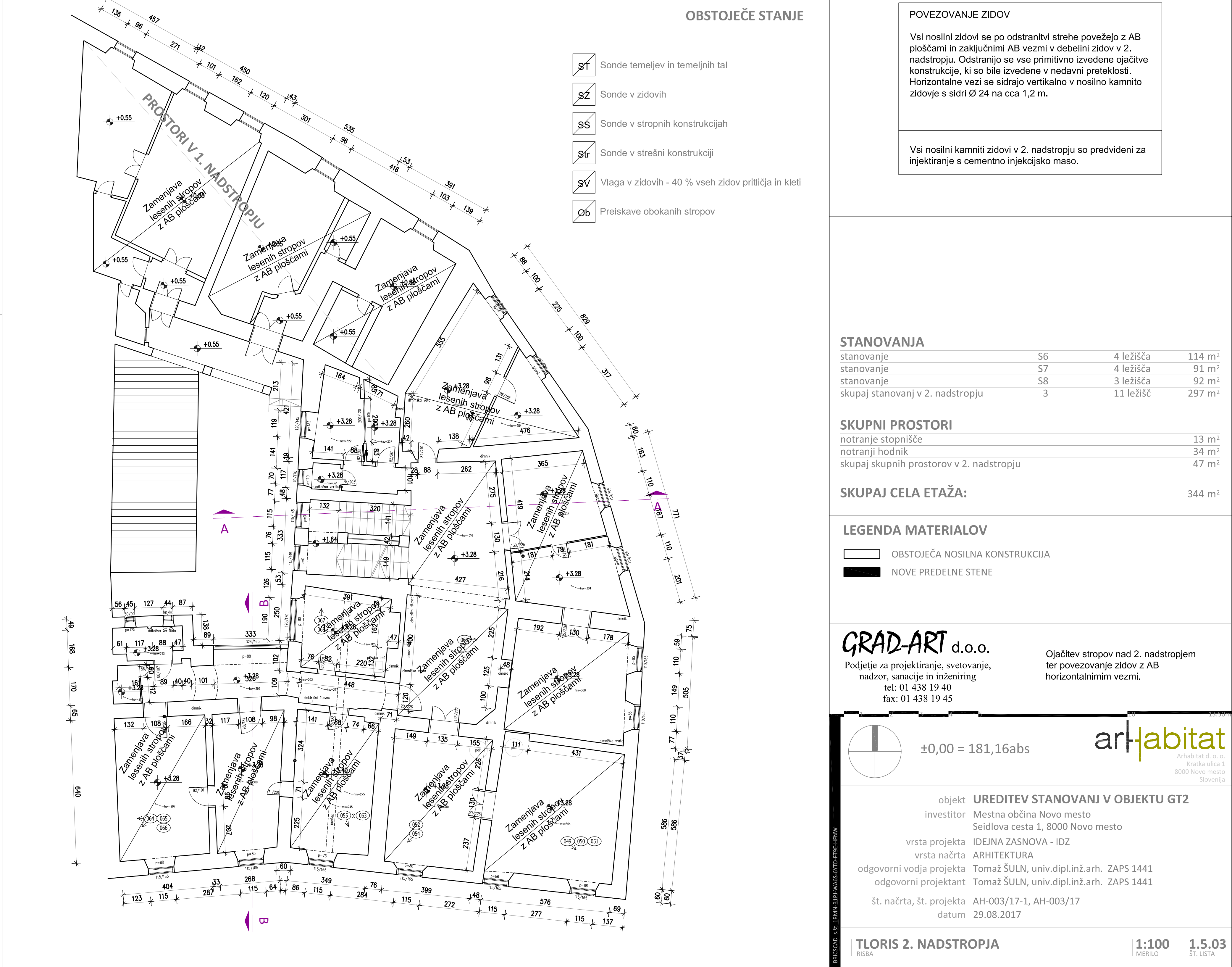
objekt **UREDITEV STANOVANJ V OBJEKTU GT2**
investitor Mestna občina Novo mesto
Seidlova cesta 1, 8000 Novo mesto
vrsta projekta IDEJNA ZASNOVA - IDZ
vrsta načrta ARHITEKTURA
odgovorni vodja projekta Tomaž ŠULN, univ.dipl.inž.arh. ZAPS 1441
odgovorni projektant Tomaž ŠULN, univ.dipl.inž.arh. ZAPS 1441
št. načrta, št. projekta AH-003/17-1, AH-003/17
datum 29.08.2017

TLORIS ATRIJA IN KLETI
RISBA

1:100
MERILO

1.5.01
ŠT. LISTA





[illegible]

TLORIS PODSTREŠJA / MANSARDE **1:100** **1.5.0**
RISRA MFRILO ŠT. LISTA

št. načrta, št. projekta AH-003/17-1, AH-003/17
datum 29.08.2017