

1. Faze projektovanja i proračuna konstrukcija

IDEJNO RJEŠENJE (Više varijantnih rješenja, multidisciplinarnost)

IDEJNI PROJEKT (Približan proračun)

GLAVNI PROJEKT Pozicioniranje, modeliranje, detaljan statički i dinamički proračun, dimenzionisanje presjeka, crteži oplate i armature, predmjer i orjentacioni predračun (osnova za ponudu)

Arhitektonski koncept konstrukcije uslovljen je konstruktivnim sistemom stoga je neophodno, da još u fazi izrade projekta idejnog rješenja objekta, projektant arhitektire i projektant konstrukcije ostvare kvalitetnu saradnju.

Objekti kao što su sportske dvorane, stadioni, antenski stubovi, visoke zgrade su objekti kod kojih konstruktivni sistem bitno utiče na arhitekturu objekta.

Arhitekte svoju stvaralačku maštu mogu pretvoriti u realnu konstrukciju samo uz razumijevanja načina na koji konstrukcija prenosi opterećenje.

2. Pouzdanost konstrukcija i eksplotacioni vijek objekta

Svaka konstrukcija tokom svog eksplotacionog vijela, u cjelini kao i svi njeni elementi, u bilo kom trenutku izgradnje ili eksplotacije, moraju posjedovati dovoljnu sigurnost, potrebnu upotrebljivost (funkcionalnost) i zahtijevanu trajnost.

Prilikom proračuna konstrukcije, neophodno je detaljno analizirati sva relevantna dejstva i njihove kombinacije, u fazi građenja i eksplotacije, te izabrati korektne proračunske modele za sračunavanje statičkih i dinamičkih uticaja.

Pravilno projektovanje konstrukcijskih detalja je često osnov trajnosti i pouzdanosti, konstrukcije u cjelini.

Pri građenju neophodno je izabrati adekvatnu metodu građenja, uzimajući u obzir sve tehnički i ekonomski relevantne parametre.

Konstrukcija se mora izvesti u potpunoj saglasnosti sa projektom, kako po pitanju geometrije elemenata i preciznosti položaja i količine armature (zaštitnih slojeva), tako i po pitanju kvaliteta ugrađenih materijala, obezbijedenja graničnih uslova ili korektnog izvođenja detalja i neophodnih nastavaka betoniranja.

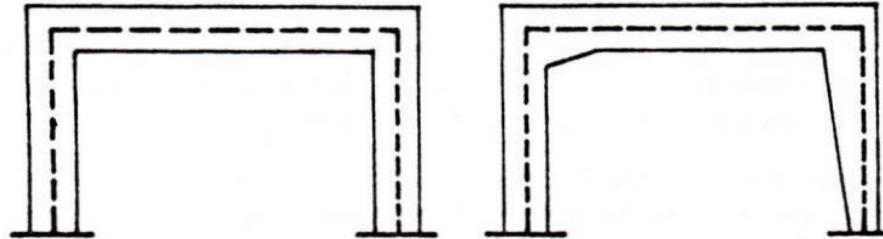
Spravljanju, ugradnji i njezi betona mora biti posvećena puna pažnja.

U Evrokodu 0 se navode projektni eksplotacioni vijekovi pojedinih vrsta građevinskih konstrukcija ili njihovih djelova. Eksplotacioni vijek predstavlja period trajanja korišćenja konstrukcije uz održavanje, ali bez velikih popravki i ulaganja.

| Kategorija projektnog veka | Primer konstrukcije ili dela konstrukcije | Indikativni eksplotacioni vek |
|----------------------------|--|-------------------------------|
| 1 | Privremene konstrukcije | 10 godina |
| 2 | Potrošni/zamenjivi delovi konstrukcije (npr. ležišta) | 10 do 25 godina |
| 3 | Poljoprivredni i slični objekti | 15 do 30 godina |
| 4 | Zgrade i slični česti objekti | 50 godina |
| 5 | Monumentalne građevine, mostovi, industrijski objekti... | 100 godina |

3. Modeliranje konstrukcije

Proračunski sistem konstrukcije sačinjavaju sistemske linije. Sistemske linije spajaju težišta betonskih presjeka elemenata, a količina i položaj armature se zanemaruju.



Rasponi pojedinih elemenata u statickom sistemu najčešće odgovaraju dužinama sistemskih linija.

Elementi konstrukcije se prema svojoj prirodi i funkciji klasificuju kao grede, stubovi, ploče, zidovi, lukovi, ljske, kombinovani elementi...

- Gredom se smatra element čiji raspon je najmanje tri puta veći od visine njegovog poprečnog presjeka. U suprotnom, element se klasificuje kao visoka greda (i/ili zidni nosač).
- Pločom se smatra element čija je minimalna dimenzija površine najmanje pet puta veća od njene debljine.
- Stub je element kod kojeg visina presjeka nije veća od četvorostruke širine (u suprotnom je zid).

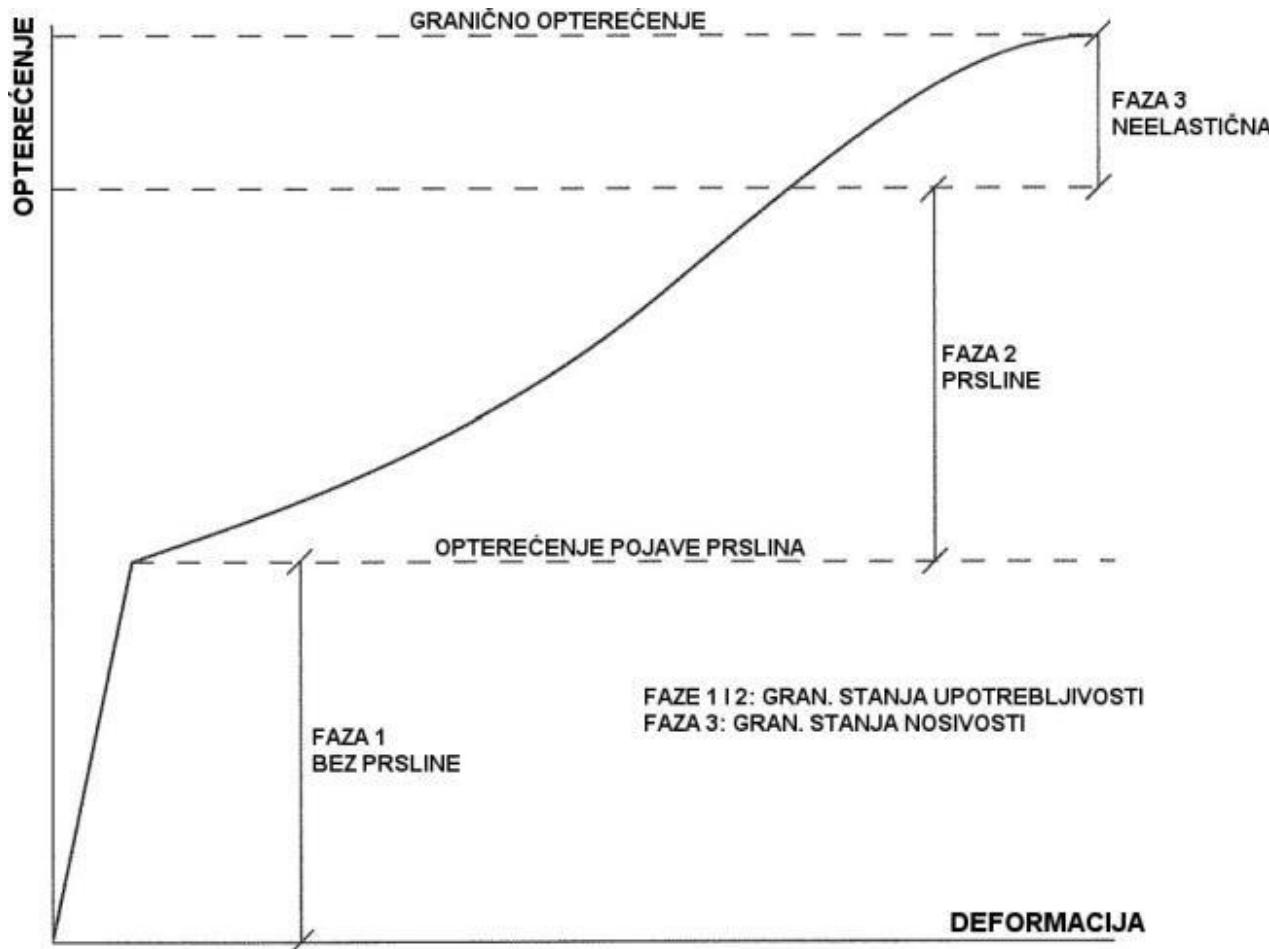
Granične uslove treba usvajati na način da što vjernije odgovaraju realnim. Pomjerljivost oslonaca može biti od velikog uticaja na nivo naprezanja pojedinih elemenata, posebno kada se radi o relativno krutim konstrukcijama. S tim u vezi, diferencijalna sleganja oslonaca, često, moraju biti obuhvaćena proračunom. Najbolje kroz proračunski model kojim se obuhvata interakcija konstrukcija-tlo, odnosno gdje se proračunskim modeliranjem deformabilnih oslonaca automatski određuju efekti slijeganja u konstrukciji.

Geometrijske karakteristike elemenata se modeliraju u skladu s njihovim nominalnim dimenzijama. U slučajevima komplikovane geometrije moguće je uvesti pojednostavljenja.

4. Granična stanja

Granična stanja su stanja izvan kojih konstrukcija više ne zadovoljava projektom predviđene zahtjeve. Razlikuju se:

- granična stanja nosivosti – GSN (eng. ULS) (gubitak ravnoteže, prekoračenje otpornosti elemenata, slom uslijed zamora)
- granična stanja upotrebljivosti – GSU (eng. SLS) (prsline, ugibi, vibracije).



U dosadašnjem metodu graničnih stanja važili su globalni koeficijenti sigurnosti.

$$\gamma \cdot S \leq R \quad \text{Gdje je } S \text{ uticaj, a } R \text{ otpornost.} \quad \text{Primjer: } M_u = 1.6M_g + 1.8M_p$$

U novim evropskim propisima globalni koeficijent sigurnosti se rastavlja na parcijalne koeficijente, koeficijente za sile γ_s i koeficijente za materijale γ_R . Koeficijentima za materijale se redukuju čvrstoće, a koeficijentima za sile se umnožavaju uticaji uslijed nekog dejstva.

Parcijalni koeficijenti za materijale

$$\gamma_s \cdot S \leq \frac{R}{\gamma_R}$$

| Proračunske situacije | γ_c | γ_s |
|-----------------------------|------------|------------|
| Stalne i prolazne (EN 1992) | 1.50 | 1.15 |
| Incidentne (EN 1992) | 1.20 | 1.00 |
| Seizmičke (EN 1998) | 1.50 | 1.15 |

Parcijalni koeficijenti za sile - stalna dejstva

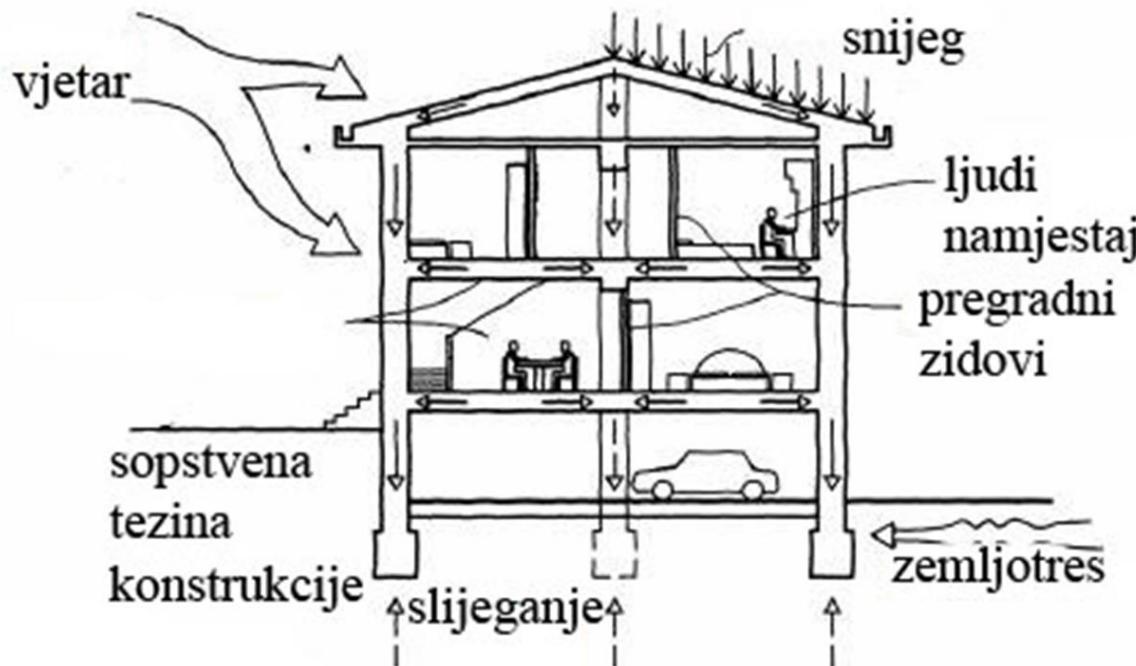
$$\gamma_G \rightarrow \gamma_{G,\text{inf}} = 1.00; \quad \gamma_{G,\text{sup}} = 1.35$$

Parcijalni koeficijenti za sile – promjenljiva
dejstva

$$\gamma_Q \rightarrow \gamma_{Q,\text{inf}} = 0.00; \quad \gamma_{G,\text{sup}} = 1.50$$

4. Dejstva

Dejstvo je spoljašnji ili unutrašnji uticaj koji izaziva naprezanja u konstrukciji objekta. Prema ponašanju (odgovoru) konstrukcije dejstva se dijele na: staticka i dinamička. Dinamička izazivaju vibracije u konstrukciji.



Armiranobetonske konstrukcije su izložene brojnim dejstvima u svom eksploatacionom vijeku. U elementima konstrukcije se u svakom trenutku realizuje uticaj uslijed kombinacije različitih dejstava, sa različitom vjerovatnoćom pojave.

Dejstva se u Eurokodu klasifikuju zavisno od promjenljivosti u vremenu na:

Stalna dejstva (G): dejstva kojima je konstrukcija neprekidno izložena i koja se ne mijenjaju u vremenu (sopstvena težina, dodatno stalno-nepokretna oprema, pritisak tla, pritisak vode, prednaprezanje, slijeganje oslonaca, deformacije uslijed načina izgradnje).

Promenljiva dejstva (Q): Ovo su dejstva koja se karakterišu promjenom u intenzitetu i/ili položaju ili pravcu tokom vremena (korisno opterećenje, snijeg, vjetar, temperatura, saobraćajno opterećenje, opterećenje vodom koja mijenja nivo... Analizira se i mogućnost njihovog potpunog odsustva.

Incidentna dejstva (A): Dejstva koja su, posljedica neke vrste incidenta ili havarije (eksplozija, udara vozila, požar, slijeganje i klizanje tla i slično).

Seizmička dejstva (Ae): Dejstva koja se realizuju tokom zemljotresa su izdvojena kao posebna vrsta dejstava.

Dugotrajnosti djelovanja uticaja je značajna prilikom proračuna eksploatacionog ponašanja konstrukcije. Dejstva se, tako, klasifikuju na:

- **Dugotrajna dejstva:** Dejstva koja napadaju elemente konstrukcije dovoljno dugo, bez prestanka, da se u ovima imaju vremena razviti efekti i uticaji koji su posledica reoloških karakteristika ponašanja betona.
- **Kratkotrajna dejstva:** Dejstva koja nisu dugotrajna.

4.1 Crnogorski standardi MEST EN 1991 – dejstva na konstrukcije

| | |
|------------------|---|
| MEST EN 1991-1-1 | Zapreminske težine, sopstvena težina, korisna opterećenja za zgrade |
| MEST EN 1991-1-2 | Dejstva na konstrukcije izložene požaru |
| MEST EN 1991-1-3 | Opterećenja snijegom |
| MEST EN 1991-1-4 | Dejstva vjetra |
| MEST EN 1991-1-5 | Toplotna dejstva |
| MEST EN 1991-1-6 | Dejstva tokom izvođenja |
| MEST EN 1991-1-7 | Incidentna dejstva |
| MEST EN 1991-2 | Saobraćajno opterećenje na mostovima |

Standardi koji treba da se usvoje kao nacionalni standari su:

EN 1991-3 Dejstva od kranova i mašina

EN 1991-4 Dejstva na silose i rezervoare

Osnovni podaci o dejstvima, na osnovi kojih se dolazi do potrebnih numeričkih vrijednosti, mogu se dobiti:

- osmatranjem (opterećenja snijegom i vjetrom),
- proračunom prema zakonima fizike (sopstvena težina),
- izborom (maksimalna težina vozila na mostu)
- procjenom (incidentna dejstva).

4.2 Sopstevna težina

U standardu MEST EN 1994-1-1 je dat poduži spisak ovo je izvod zapreminskeih težina materijala koji se najčešće koriste.

| Materijal | Zapreminska težina (kN/m ³) |
|--|---|
| Armirani beton | 25.0 |
| Čelik | 78.5 |
| Meko drvo –četinari | 6.00 |
| Tvrdo drvo –lišćari | 8.00 |
| Puni zidni elementi od pečene gline | 16.00 –18.00 |
| Šuplji zidni elementi sa više od 25 % šupljina | 8.20 –13.50 |
| Vapneno –silikatni zidni element | 17.00 |
| Šamotni zidni elementi | 18.50 |
| Silikatni zidni elementi | 18.00 |
| Fasadni zidni elementi | 18.00 |
| Vapneni mort | 12.00 –16.00 |
| Produžni mort | 17.50 –18.00 |
| Cementni mort | 21.00 |
| Gipsani mort | 14.00 –18.00 |
| Žbuka od vapna i cementa | 19.00 |
| Plino-beton za toplinsku izolaciju | 3.00 –6.00 |
| Beton od pijeska i šljunka | 22.5 –24.0 |
| Pjeno-beton | 6.00 –15.00 |
| Zidovi od produžnog morta i opeke | 15.00 –19.00 |
| Zidovi od šupljih zidnih elemenata | 11.50 –14.50 |
| Asfalt | 24.00 |

| | |
|------------------------------|---------------|
| Bitumen | 10.00 – 14.00 |
| Katran | 11.00 – 14.00 |
| Keramičke pločice | 24.00 |
| Staklo | 25.00 |
| Armirano staklo | 27.00 |
| Gumeni pod | 18.00 |
| PVC podne pločice | 16.00 |
| Težina polunabijenog pijeska | 18.00 – 22.00 |
| Težina polunabijenog šljunka | 16.00 – 18.00 |
| Šperploča | 7.50 – 8.50 |
| Iverica | 4.50 – 6.50 |
| Voda | 10 |

| | |
|--|---------------------------------------|
| Pokrovi | Površinska težina (kN/m^2) |
| Dvostruki biber crijepljep | 0.75-0.82 |
| Glineni crijepljep (utorenji, mediteranski...) | 0.42-0.48 |
| Betonski crijepljep | 0.44-0.53 |
| Valoviti lim | 0.15 |

4.3 Korisno opterećenje zgrada

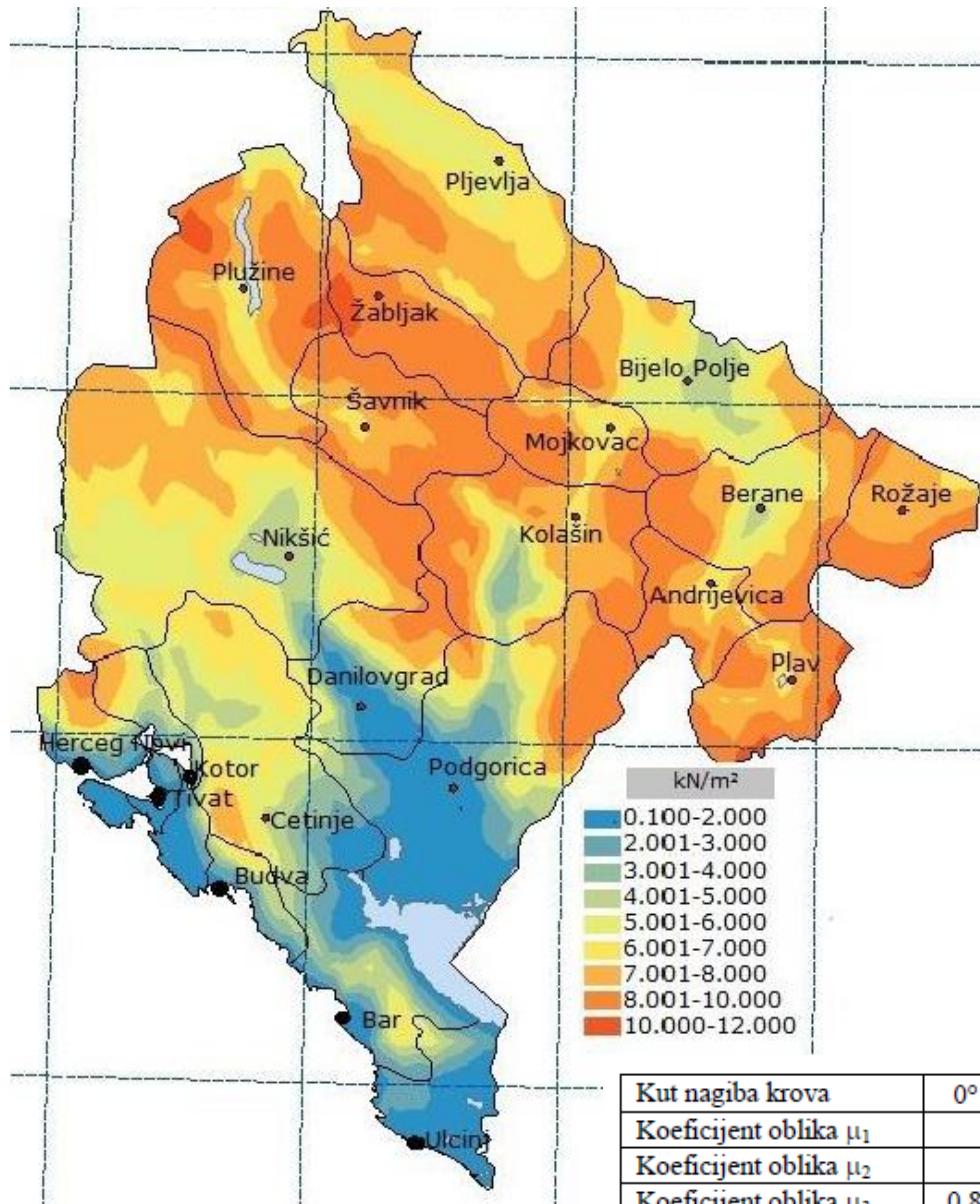
| | |
|---|--|
| A | Stambene prostorije, odjeljenja u bolnicama, hotelske sobe |
| B | Uredi |
| C | Površine na kojima je moguće okupljanje ljudi (5 podrazreda prema vjerojatnoj gustoći okupljanja i gužve) |
| D | Prodajne površine |
| E | Površine za skladištenje |

| KATEGORIJE OPTEREĆENIH POVRŠINA | q_k [kN/m ²] | Q_k [kN] |
|---------------------------------|-------------------------------|---------------|
| KATEGORIJA A | | |
| – podovi | 2,0 | 2,0 |
| – stepeništa | 3,0 | 2,0 |
| – balkoni | 3,0 | 2,0 |
| KATEGORIJA B | 2,5 | 4,0 |
| KATEGORIJA C | | |
| – C1 | 3,0 | 4,0 |
| – C2 | 4,0 | 4,0 |
| – C3 | 5,0 | 4,0 |
| – C4 | 5,0 | 7,0 |
| – C5 | 5,0 | 4,5 |
| KATEGORIJA D | | |
| – D1 | 4,0 | 4,0 |
| – D2 | 5,0 | 7,0 |

Koncentrirano opterećenje Q djeluje na bilo kojoj tački poda, balkona ili stepeništa ili na kvadratičnoj površini, stranice 50 mm.

4.4 Dejstva snijega

Standard MEST EN 1991-1-3



$$S = \mu_i \ C_e \ C_t \ s_k$$

Gdje su:

μ_i - zavisni od oblika i nagiba krova

s_k - karakteristična vrijednost snijega na zemlji

C_e -koeficijent izloženosti, zavisi od topologije, obično je 1.0

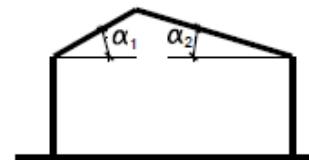
C_t - termički koeficijent, obično je 1.0

I. $\mu_2(\alpha_1)$ $\mu_1(\alpha_2)$

II. $0.5\mu_1(\alpha_1)$

III. $\mu_1(\alpha_1)$ $\mu_2(\alpha_2)$

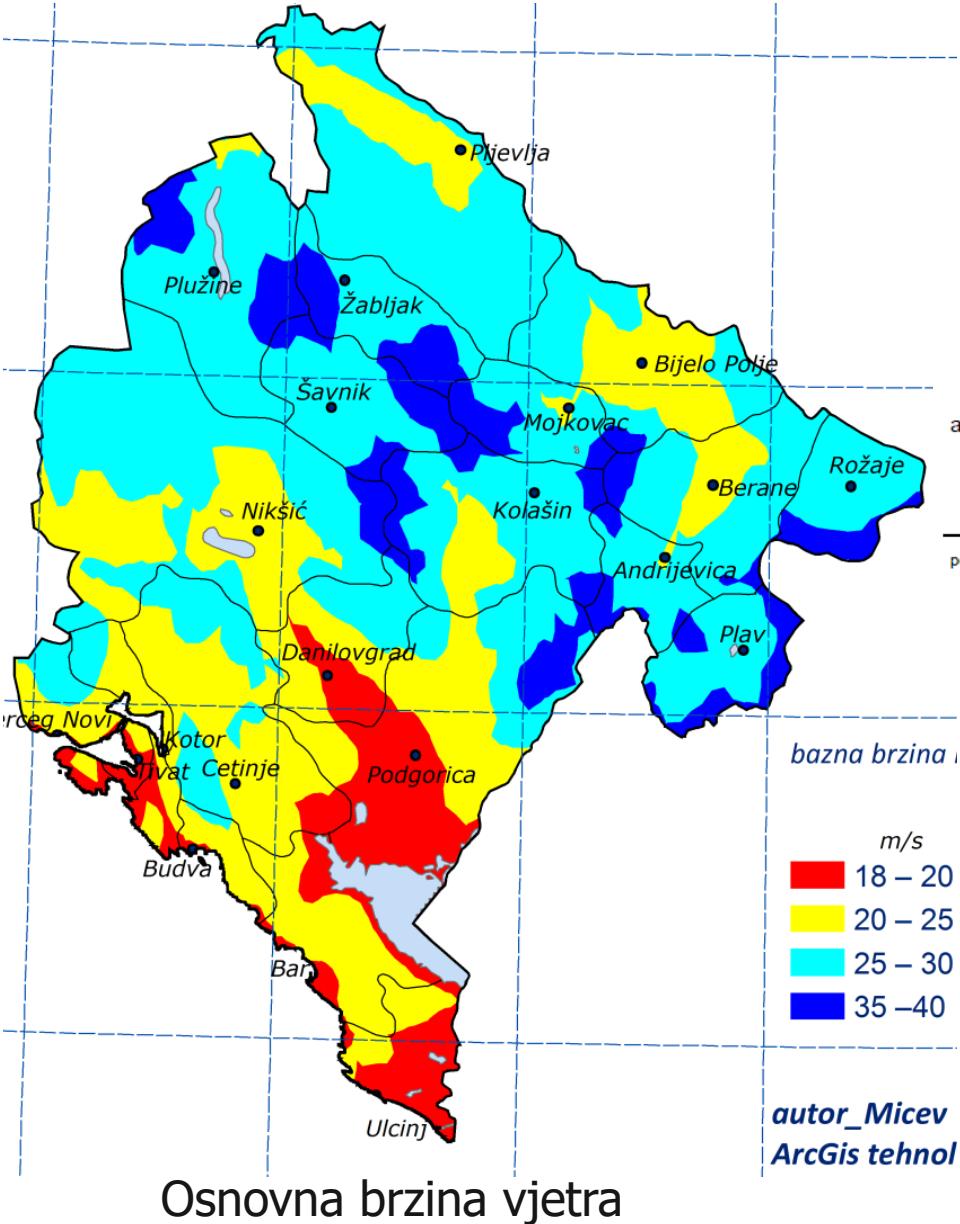
IV. $0.5\mu_1(\alpha_2)$



| Kut nagiba krova | $0^\circ \leq \alpha \leq 15^\circ$ | $15^\circ \leq \alpha \leq 30^\circ$ | $30^\circ \leq \alpha \leq 60^\circ$ | $\alpha \geq 60^\circ$ |
|----------------------------|-------------------------------------|--------------------------------------|--------------------------------------|------------------------|
| Koeficijent oblika μ_1 | 0,8 | 0,8 | $0,8(60 - \alpha)/30$ | 0,0 |
| Koeficijent oblika μ_2 | 0,8 | $0,8 + 0,6(\alpha - 15)/30$ | $1,1(60 - \alpha)/30$ | 0,0 |
| Koeficijent oblika μ_3 | $0,8 + 0,8\alpha/30$ | $0,8 + 0,8\alpha/30$ | 1,6 | - |

4.5 Dejstvo vjetra

Standard MEST EN 1991-1-4



Pritisak vjetra na vanjsku i unutrašnju površinu.

$$w_e = q_{ref} \cdot c_e(z_e) \cdot c_{pe},$$

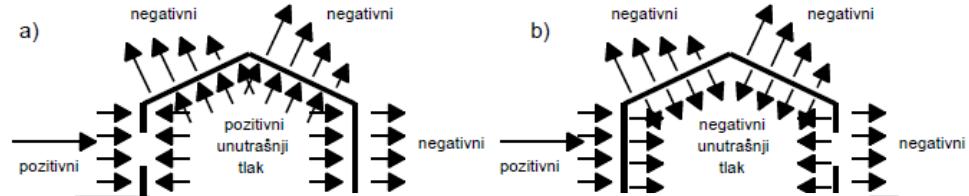
$$w_i = q_{ref} \cdot c_e(z_i) \cdot c_{pi},$$

gdje su

q_{ref} : poredbeni tlak srednje brzine vjetra

$c_e(z_e)$, $c_e(z_i)$: koeficijenti izloženosti

c_{pe} i c_{pi} : koeficijenti vanjskog i unutrašnjeg tlaka



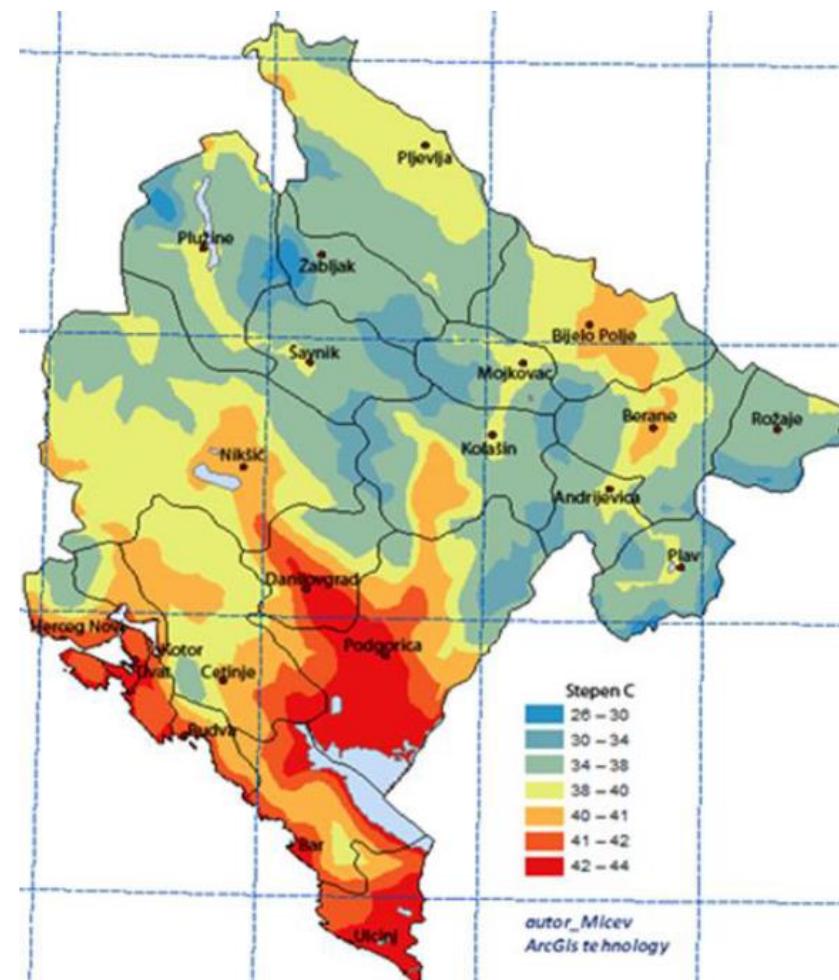
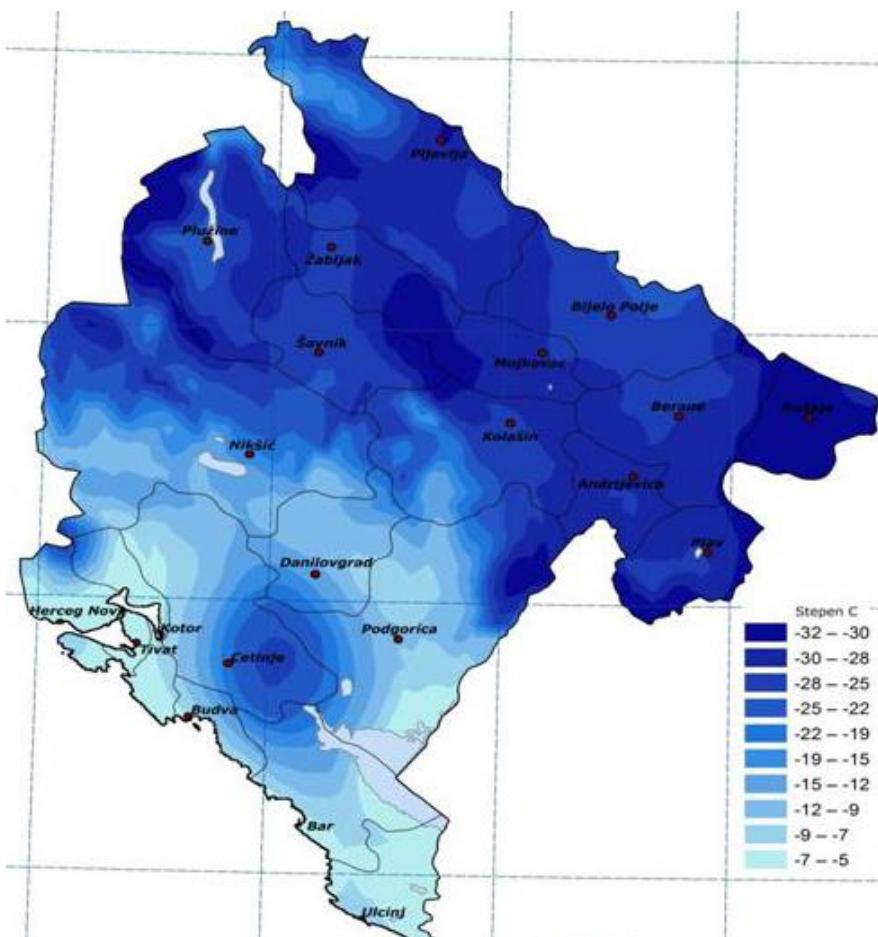
$$q_{ref} = \frac{\rho}{2} v_{ref}^2$$

Osnovna brzina vjetra, $v_{b,0}$, je karakteristična srednja brzina vjetra određena statističkom analizom (dugoročnih zapisa /bar 15 godina/ osrednjih brzina mjerenih na 10m iznad tla, na otvorenom terenu niske vegetacije) sa verovatnoćom godišnjeg prekoračenja od 2% (povratni period od 50 godina).

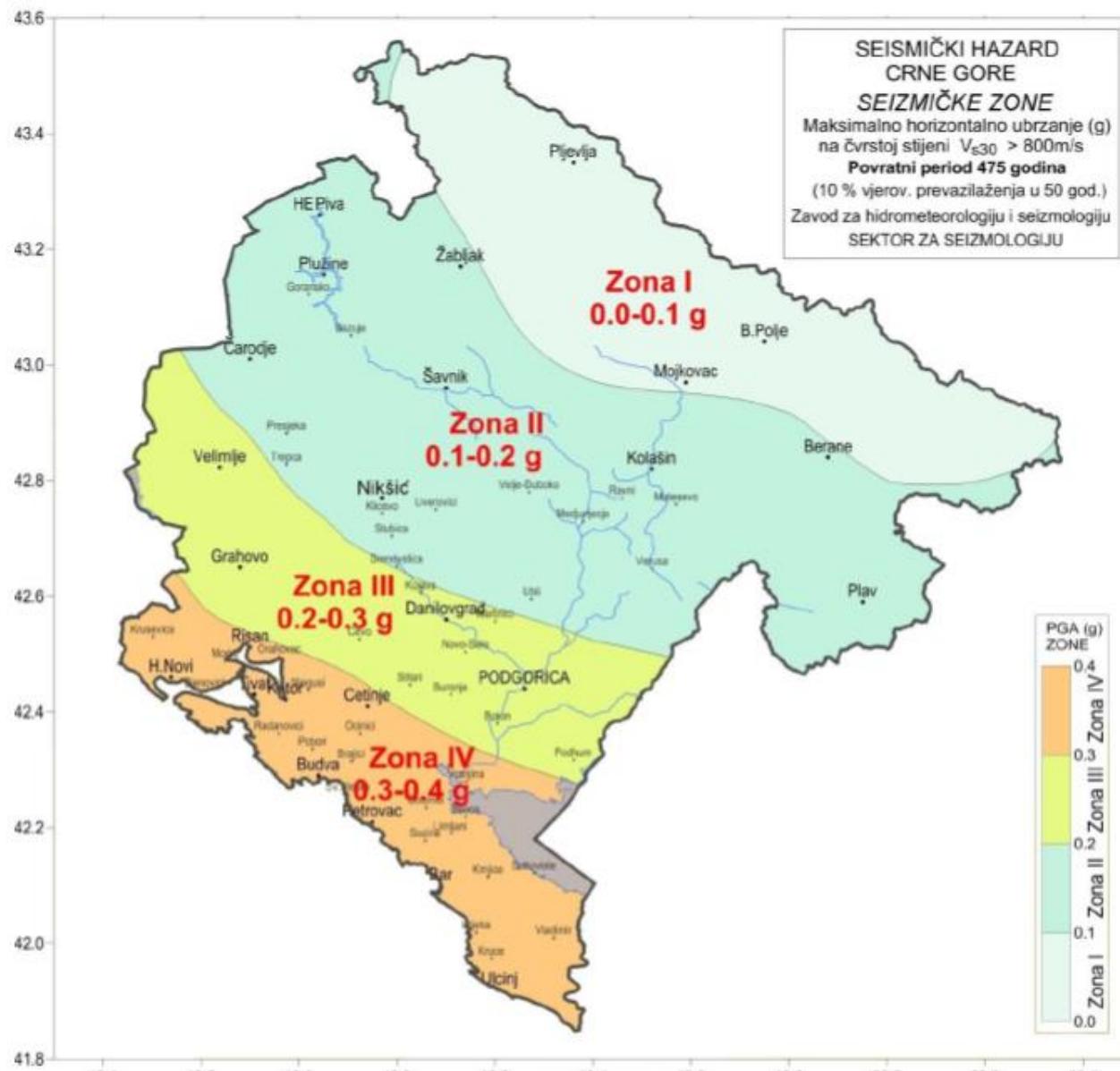
4.6 Toplotna dejstva

Standard MEST EN 1991-1-5

Konstrukcije višespratnih zgrada su uobičajeno termički izolovane i, na taj način, izložene relativno malim intenzitetima termičkih dejstava (konstruktivni elementi su u temperaturnim uslovima bliskim unutrašnjoj sredini). Zbog toga je često opravdano njihovo izostavljanje iz analize dejstava. Naravno, ovo je zavisno od specifičnosti konkretnog objekta/konstrukcije.



4.7 Dejstva zemljotresa



Karta seizmičkih zona teritorije Crne Gore

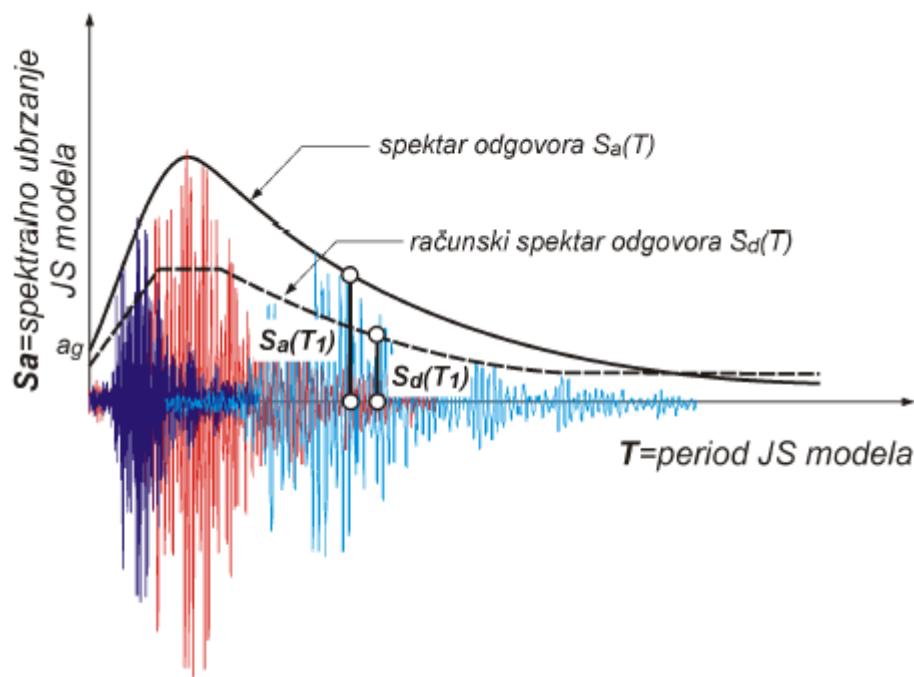
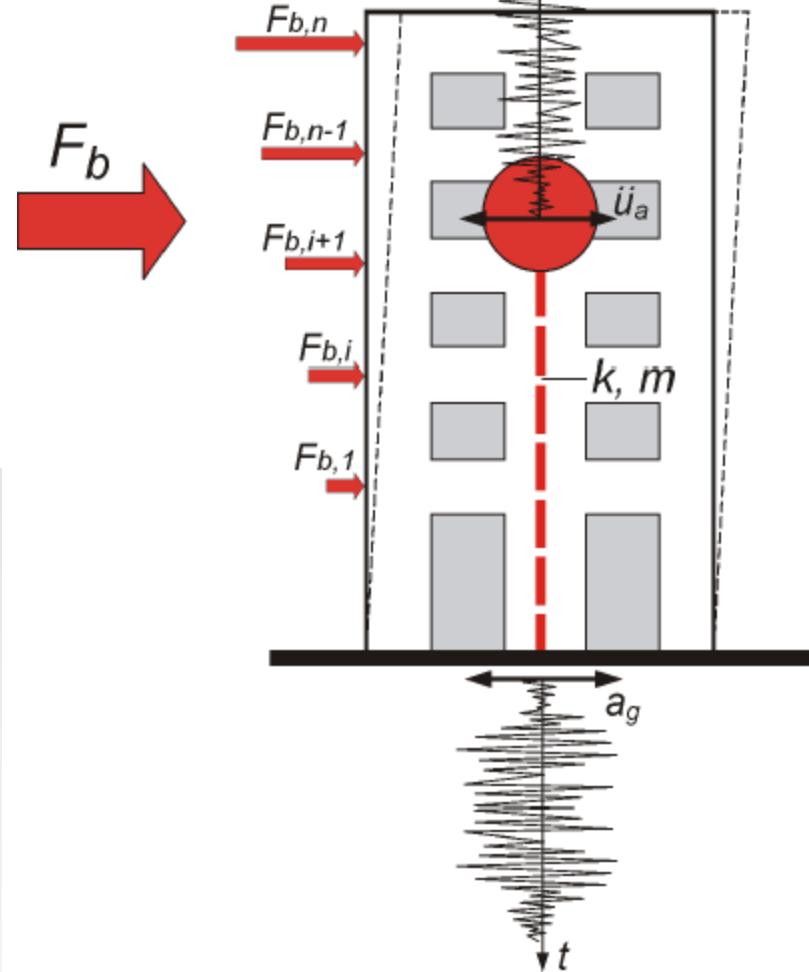
Dejstvo zemljotresa

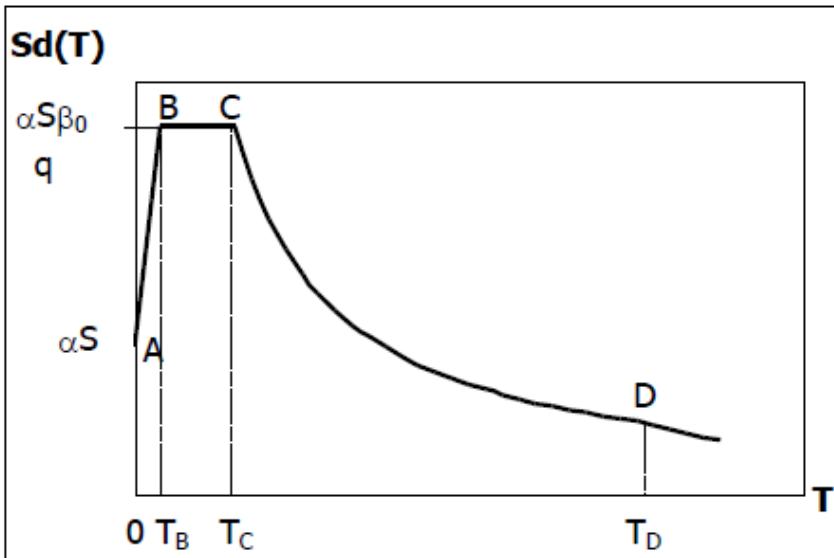
$$F_b = S_d(T_1) \cdot m \cdot \lambda$$

F_b - poprečna seizmička sila u bazi

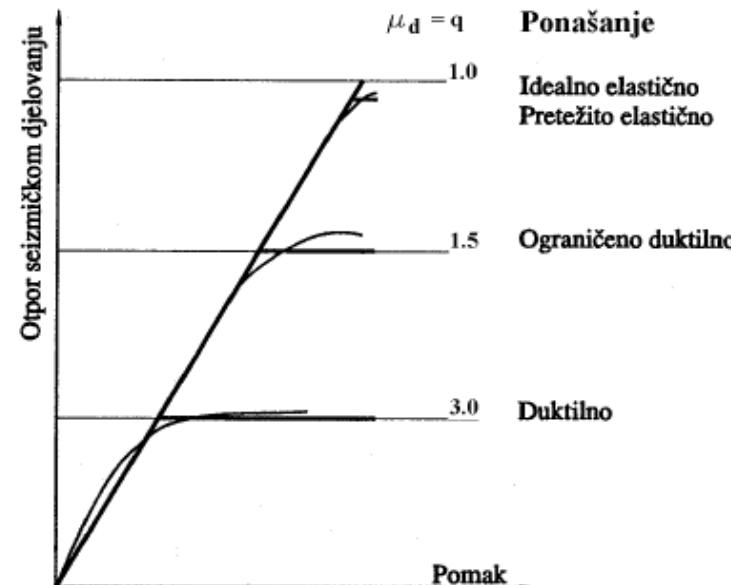
$S_d(T_1)$ – odrinata projektnog spektra odgovra za sopstvenu periodu oscilovanja konstrukcije T_1
 m – cijelokupna masa zgrade

λ – faktor korekcije koji uzima u obzir da je efektivna modalna masa prvog (osnovnog) oblika je manja u prosjeku 15% od cijelokupne mase zgrade





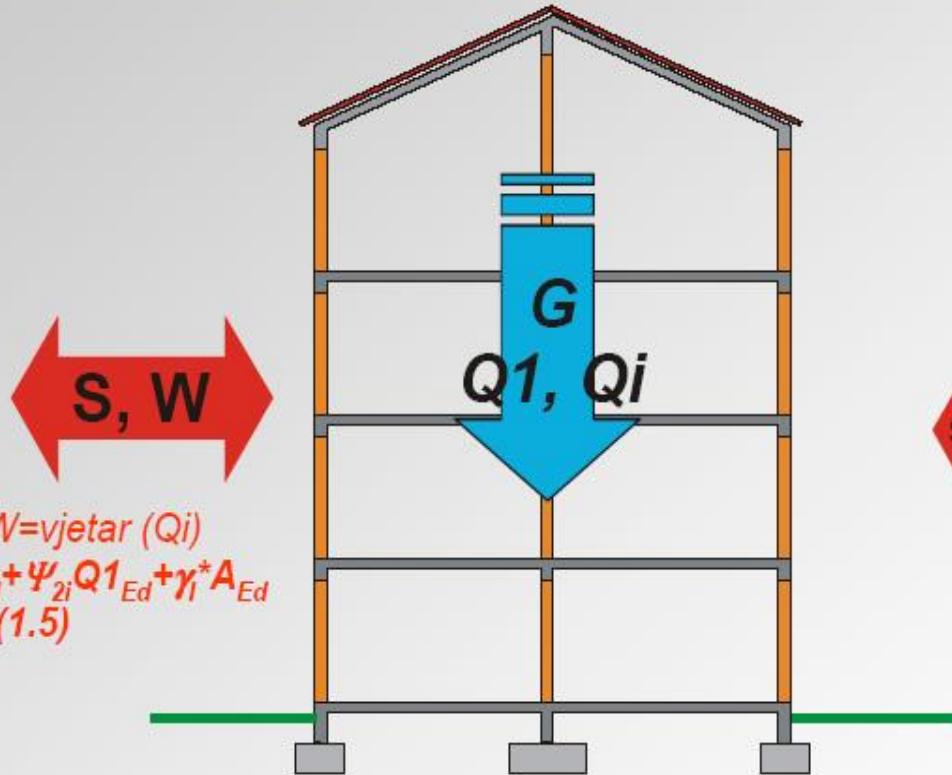
Klase duktilnosti objekata: DCL, DCM i DCH



Armiranobetonski stupovi
 Vertikalni stup, savijanje
 Nagnuti štap, savijanje
 Kratki jaki stup

Faktor ponašanja, maksimalne vrijednosti

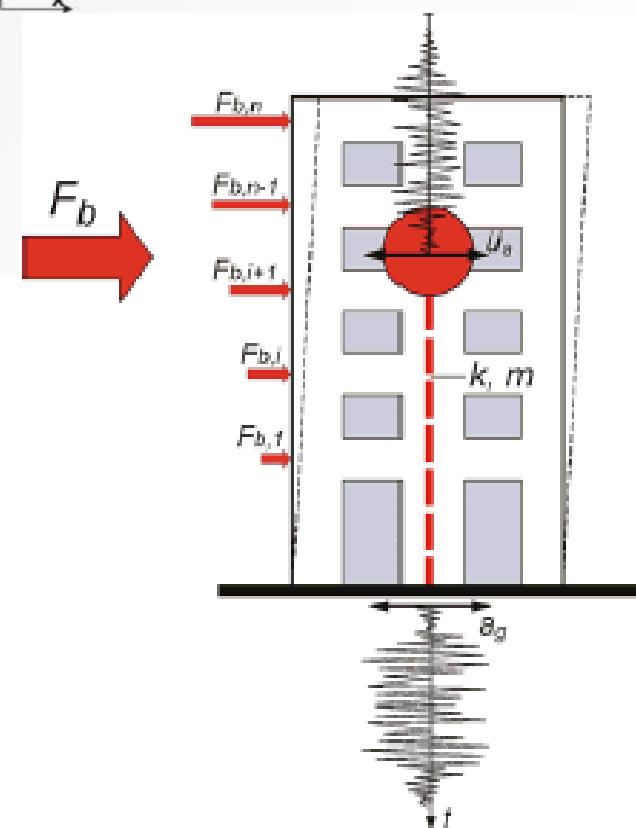
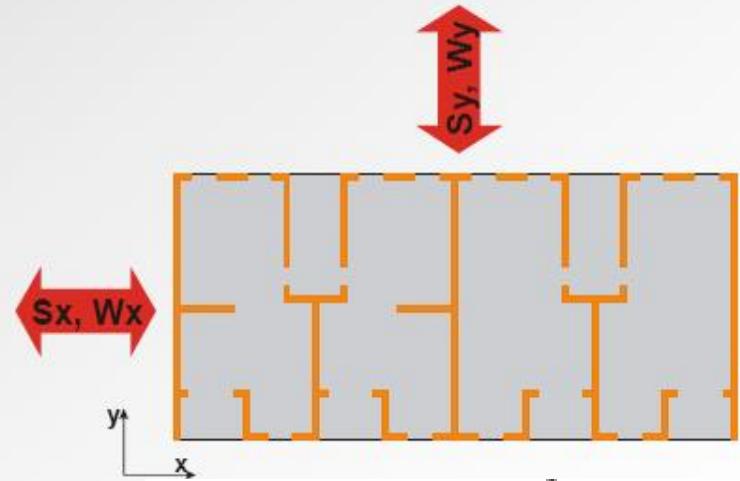
| Tip temeljnog tla | S | T_B | T_c | T_D |
|--|------|-------|-------|-------|
| A – stijene i druge geološke formacije poput stijene | 1,0 | 0,15 | 0,4 | 2,0 |
| B – gusti pjesak, gusti šljunak i vrlo krute gline | 1,2 | 0,15 | 0,5 | 2,0 |
| C – duboki nanosi gustog ili srednje gustog pjeska, šljunka ili krute gline debljine od nekoliko desetaka metara | 1,15 | 0,2 | 0,6 | 2,0 |
| D – nanosi rahlog do srednje zbijenog pjeska i šljunka ili pretežno meke gline i prahovi | 1,35 | 0,2 | 0,8 | 2,0 |
| E – loše tlo koje se sastoji od površinskog nanosa rijeka i mora | 1,4 | 0,15 | 0,5 | 2,0 |



$$S = \text{potres}; W = \text{vjetar} (Q_i)$$

$$E_{sd} = 1.0G_{Ed} + \Psi_{2i} Q_{1,Ed} + \gamma^* A_{Ed}$$

$$\gamma_M = 1.2 - 2.0 \text{ (1.5)}$$



Dejstva vjetra i zemljotresa na konstrukciju