

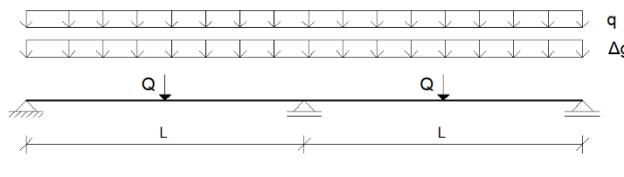


TEORIJA BETONSKIH KONSTRUKCIJA 2

(pismeni deo ispita, jun I 2016.)

- Za dati armiranobetonski nosač i opterećenja na slici sračunati:
 - Potrebnu visinu pravougaonog poprečnog preseka širine 30cm za stanje dilatacija $\epsilon_s/\epsilon_c=9/3,5\%$ prema merodavnom momentu savijanja nad srednjim osloncem i površinu potrebne armature u istom preseku (usvajati armaturu Ø16). Nacrtati presek u R1:10.
 - Za sračunati presek kontrolisati granično stanje napona, površinu armature i pojavu prslina prema graničnom stanju upotrebljivosti. Koeficijent tečenja odrediti računski.
 - Odrediti veličinu ugiba prema graničnom stanju upotrebljivosti ako je period eksploatacije konstruktivnog elementa 50 godina.

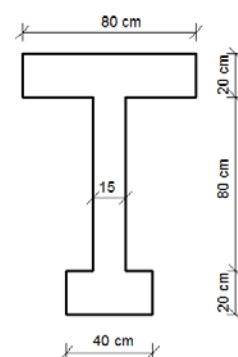
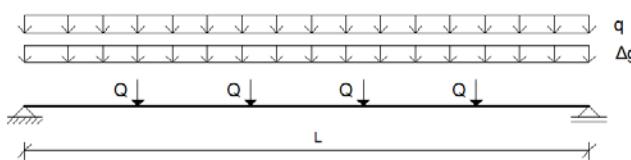
PODACI: Raspon grede je $L=6,5m$, klasa betona C 30/37, klasa cementa R, armatura B 500B, beton je trofrakcijski i izložen sredini XC1. Relativna vlažnost spoljašnje sredine je 80% i izložene su joj bočne i donja ivica preseka. Element je opterećen nakon 28 dana tokom kojih je bio izložen temperaturi od 35°C . Dilatacija od skupljanja je $\epsilon_{cs}(t)=0,214 \text{ mm/m'}$.



OPTEREĆENJA		
1	Sopstvena težina $g=4,5\text{KN/m'};$ $\Delta g=16 \text{ KN/m'}$	
2	Promenljivo I (korisno kategorije A) $q=18\text{KN/m'}$	
3	Promenljivo II (korisno kategorije E) $Q=50 \text{ KN}$	

- Iz uslova da ukupni ugib usled opterećenja i naknadnog naprezanja bude jednak nuli odrediti potrebnu veličinu sile prednaprezanja i nacrtati trasu rezultante kablova. Odrediti ekvivalentno opterećenje od sile prednaprezanja pretpostavljajući konstantnu силу prednaprezanja duž nosača i izvršiti kontrolu napona u betonu na sredini raspona grede (uzeti koeficijent efikasnosti prednaprezanja je $\omega=0,8$).

PODACI: Beton je klase C 35/45, raspon $L=17,5 \text{ m}$.



OPTEREĆENJA		
1	Sopstvena težina $\gamma=25\text{KN/m}^3;$ $\Delta g=5 \text{ KN/m'}$	
2	Promenljivo I (korisno kategorije A) $q=15\text{KN/m'}$	
3	Promenljivo II (korisno kategorije B) $Q=50 \text{ KN}$	