

- 1 Določite širino centrično obremenjenega armiranobetonskega stebra, da bo pri podani obremenitvi varen v mejnih stanjih nosilnosti ( $R_d \geq E_d$ ). Uklon stebra lahko zanemarite.

Uporabljeni materiali:

beton C 25/30

$$f_{ck} = 2.5 \text{ kN/cm}^2$$

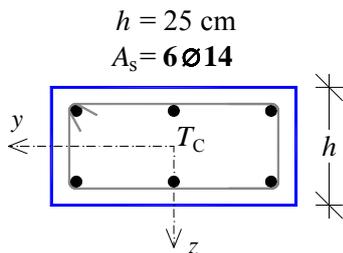
$$E_{cm} = 3100 \text{ kN/cm}^2$$

armatura S 500

$$f_{yk} = 50 \text{ kN/cm}^2$$

$$E_s = 20000 \text{ kN/cm}^2$$

$$\text{Ø14: } A_{s,1} = 1.54 \text{ cm}^2$$



Obtežba stebra:

$$N_g = -750 \text{ kN (stalni vpliv)}$$

$$N_s = -240 \text{ kN (sneg, } \Psi_0 = 0.5)$$

$$N_q = -390 \text{ kN (koristna obt., } \Psi_0 = 0.3)$$

- 2 Na kritičnih mestih dimenzionirajte armiranobetonski nosilec "T" prečnega prereza na osno-upogibno obremenitev. Težišče "T" prečnega prereza je od zgornjega roba oddaljeno 17.4 cm. Sami izberite lego spodnje oziroma zgornje vzdolžne armature.

Uporabljeni materiali:

beton C 30/37

$$f_{ck} = 3.0 \text{ kN/cm}^2$$

$$f_{ctm} = 0.29 \text{ kN/cm}^2$$

armatura S 500

$$f_{yk} = 50 \text{ kN/cm}^2$$

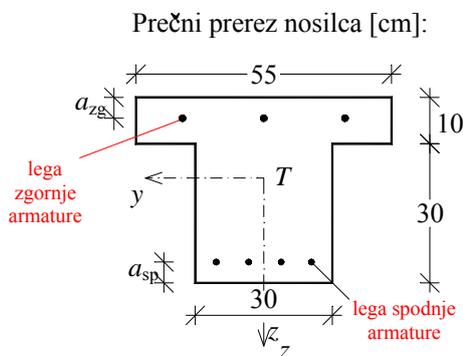
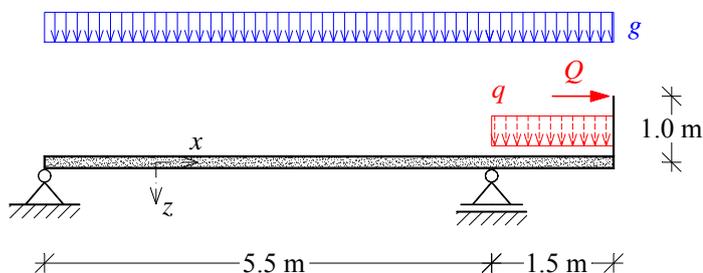
Obtežba konstrukcije:

stalna:  $g = 17 \text{ kN/m}$

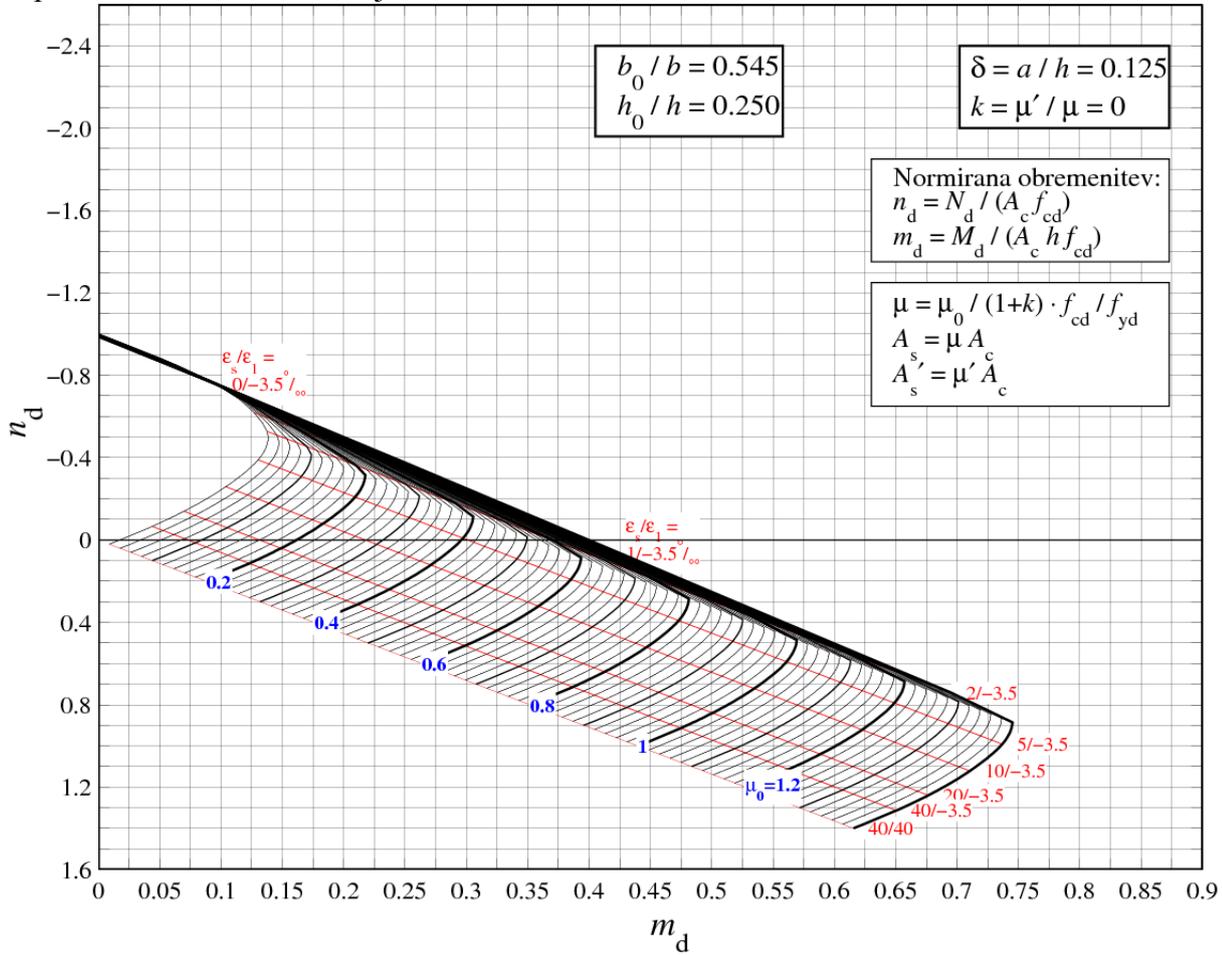
spremenljiva:  $Q = 12.5 \text{ kN}$

$$q = 20 \text{ kN/m}$$

op.: obtežbi  $q$  in  $Q$  učinkujeta istočasno!



Pripomočki za dimenzioniranje:



Armatura			$\xi_s$ [%]	Beton $\leq C50/60$							
S 500-A	S 500-B	S 500		$\epsilon_s$ [%]							
$\sigma_s$ [kN/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_s$ [kN/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_s$ [kN/cm <sup>2</sup> ]		-0,50	-1,00	-1,50	-2,00	-2,50	-3,00	-3,50	
30,00	30,00	30,00	1,5	$k_x$	0,250	0,400	0,500	0,571	0,625	0,667	0,700
				$k_s$	1,093	1,163	1,220	1,273	1,323	1,370	1,411
				$k_{at}$	<b>0,052</b>	<b>0,143</b>	<b>0,230</b>	<b>0,299</b>	<b>0,346</b>	<b>0,379</b>	<b>0,402</b>
43,48	43,48	43,48	2,17	$k_x$	0,187	0,315	0,408	0,479	0,535	0,580	0,617
				$k_s$	1,068	1,124	1,173	1,219	1,264	1,307	1,345
				$k_{at}$	<b>0,040</b>	<b>0,117</b>	<b>0,196</b>	<b>0,262</b>	<b>0,310</b>	<b>0,345</b>	<b>0,371</b>
43,56	43,54	43,48	3	$k_x$	0,143	0,250	0,333	0,400	0,455	0,500	0,538
				$k_s$	1,051	1,096	1,137	1,176	1,216	1,254	1,289
				$k_{at}$	<b>0,031</b>	<b>0,095</b>	<b>0,165</b>	<b>0,227</b>	<b>0,274</b>	<b>0,310</b>	<b>0,338</b>
43,65	43,61	43,48	4	$k_x$	0,111	0,200	0,273	0,333	0,385	0,429	0,467
				$k_s$	1,039	1,075	1,109	1,143	1,177	1,210	1,241
				$k_{at}$	<b>0,024</b>	<b>0,078</b>	<b>0,138</b>	<b>0,194</b>	<b>0,240</b>	<b>0,276</b>	<b>0,304</b>
43,75	43,68	43,48	5	$k_x$	0,091	0,167	0,231	0,286	0,333	0,375	0,412
				$k_s$	1,032	1,062	1,091	1,120	1,150	1,179	1,207
				$k_{at}$	<b>0,020</b>	<b>0,065</b>	<b>0,119</b>	<b>0,170</b>	<b>0,213</b>	<b>0,247</b>	<b>0,276</b>
43,84	43,76	43,48	6	$k_x$	0,077	0,143	0,200	0,250	0,294	0,333	0,368
				$k_s$	1,027	1,053	1,078	1,103	1,130	1,156	1,181
				$k_{at}$	<b>0,017</b>	<b>0,057</b>	<b>0,104</b>	<b>0,151</b>	<b>0,191</b>	<b>0,224</b>	<b>0,253</b>
43,94	43,83	43,48	7	$k_x$	0,067	0,125	0,176	0,222	0,263	0,300	0,333
				$k_s$	1,023	1,046	1,068	1,091	1,115	1,138	1,161
				$k_{at}$	<b>0,015</b>	<b>0,050</b>	<b>0,093</b>	<b>0,136</b>	<b>0,173</b>	<b>0,205</b>	<b>0,232</b>
44,03	43,90	43,48	8	$k_x$	0,059	0,111	0,158	0,200	0,238	0,273	0,304
				$k_s$	1,021	1,040	1,060	1,081	1,103	1,124	1,145
				$k_{at}$	<b>0,013</b>	<b>0,044</b>	<b>0,084</b>	<b>0,123</b>	<b>0,158</b>	<b>0,189</b>	<b>0,215</b>
44,13	43,97	43,48	9	$k_x$	0,053	0,100	0,143	0,182	0,217	0,250	0,280
				$k_s$	1,018	1,036	1,054	1,073	1,093	1,113	1,132
				$k_{at}$	<b>0,012</b>	<b>0,040</b>	<b>0,076</b>	<b>0,113</b>	<b>0,146</b>	<b>0,175</b>	<b>0,200</b>
44,22	44,05	43,48	10	$k_x$	0,048	0,091	0,130	0,167	0,200	0,231	0,259
				$k_s$	1,017	1,033	1,049	1,067	1,085	1,103	1,121
				$k_{at}$	<b>0,011</b>	<b>0,037</b>	<b>0,070</b>	<b>0,104</b>	<b>0,135</b>	<b>0,163</b>	<b>0,187</b>
44,70	44,41	43,48	15	$k_x$	0,032	0,063	0,091	0,118	0,143	0,167	0,189
				$k_s$	1,011	1,022	1,034	1,046	1,059	1,072	1,085
				$k_{at}$	<b>0,007</b>	<b>0,025</b>	<b>0,049</b>	<b>0,075</b>	<b>0,099</b>	<b>0,121</b>	<b>0,141</b>
45,18	44,77	43,48	20	$k_x$	0,024	0,048	0,070	0,091	0,111	0,130	0,149
				$k_s$	1,009	1,017	1,026	1,035	1,045	1,056	1,066
				$k_{at}$	<b>0,006</b>	<b>0,019</b>	<b>0,038</b>	<b>0,059</b>	<b>0,078</b>	<b>0,096</b>	<b>0,113</b>
45,41	44,96	43,48	22,5	$k_x$	0,022	0,043	0,063	0,082	0,100	0,118	0,135
				$k_s$	1,008	1,015	1,023	1,032	1,041	1,050	1,059
				$k_{at}$	<b>0,005</b>	<b>0,017</b>	<b>0,034</b>	<b>0,053</b>	<b>0,070</b>	<b>0,087</b>	<b>0,103</b>
-	45,50	43,48	30	$k_x$	0,016	0,032	0,048	0,063	0,077	0,091	0,104
				$k_s$	1,006	1,011	1,017	1,024	1,031	1,038	1,045
				$k_{at}$	<b>0,004</b>	<b>0,013</b>	<b>0,026</b>	<b>0,041</b>	<b>0,055</b>	<b>0,068</b>	<b>0,081</b>
-	46,23	43,48	40	$k_x$	0,012	0,024	0,036	0,048	0,059	0,070	0,080
				$k_s$	1,004	1,009	1,013	1,018	1,024	1,029	1,035
				$k_{at}$	<b>0,003</b>	<b>0,010</b>	<b>0,020</b>	<b>0,031</b>	<b>0,042</b>	<b>0,053</b>	<b>0,063</b>
-	46,59	43,48	45	$k_x$	0,011	0,022	0,032	0,043	0,053	0,063	0,072
				$k_s$	1,004	1,008	1,012	1,016	1,021	1,026	1,031
				$k_{at}$	<b>0,002</b>	<b>0,009</b>	<b>0,018</b>	<b>0,028</b>	<b>0,038</b>	<b>0,047</b>	<b>0,057</b>