

Pr. PI- 9. Velika ekscentričnost – dvojna armatura

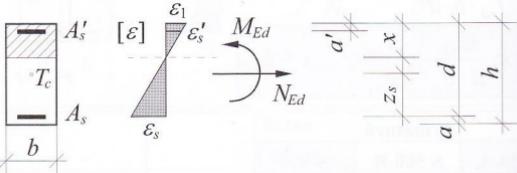
$$M_{Eds} = M_{Ed} - N_{Ed} \cdot z_s$$

$$k_d = \frac{M_{Eds}}{f_{cd} \cdot b \cdot d^2} \rightarrow k_s \text{ in } k'_s$$

$$A_s' = k_s \frac{M_{Eds}}{d \cdot f_{yd}} + \frac{N_{Ed}}{f_{yd}}$$

$$A_s' = k_s' \frac{M_{Eds}}{d \cdot f_{yd}}$$

Beton ≤ C50/60

Armatura S500 (brez utrditve): $f_{yd} = 43,5 \text{ kN/cm}^2$ 

$$\delta = a'/d \quad k_x = x/d$$

$$\epsilon_1 = -3,5 \% \text{ in } \epsilon_s = 5 \% \rightarrow k_x = 0,411$$

$\delta = a'/d$	$\delta = 0,05$		$\delta = 0,10$		$\delta = 0,15$		$\delta = 0,20$	
ϵ_s / ϵ_s'	5 % / -3,08 %		5 % / -2,65 %		5 % / -2,23 %		5 % / -1,80 %	
k_d	k_s	k'_s	k_s	k'_s	k_s	k'_s	k_s	k'_s
0,28	1,205	0,014	1,205	0,015	1,206	0,016	1,207	0,020
0,29	1,199	0,050	1,202	0,053	1,205	0,056	1,209	0,072
0,30	1,194	0,083	1,199	0,088	1,204	0,093	1,210	0,120
0,31	1,190	0,115	1,196	0,121	1,203	0,128	1,211	0,164
0,32	1,186	0,144	1,194	0,152	1,203	0,161	1,213	0,206
0,33	1,182	0,171	1,191	0,181	1,202	0,192	1,214	0,246
0,34	1,178	0,197	1,189	0,208	1,201	0,221	1,215	0,283
0,35	1,174	0,222	1,187	0,234	1,200	0,248	1,216	0,318
0,36	1,171	0,245	1,184	0,259	1,200	0,274	1,217	0,351
0,37	1,168	0,267	1,182	0,282	1,199	0,298	1,218	0,383
0,38	1,165	0,287	1,181	0,303	1,198	0,321	1,219	0,412
0,39	1,162	0,307	1,179	0,324	1,198	0,343	1,219	0,440
0,40	1,159	0,326	1,177	0,344	1,197	0,364	1,220	0,467
0,41	1,156	0,343	1,176	0,363	1,197	0,384	1,221	0,493
0,42	1,154	0,360	1,174	0,380	1,196	0,403	1,222	0,517
0,43	1,152	0,376	1,173	0,397	1,196	0,421	1,222	0,540
0,44	1,149	0,392	1,171	0,414	1,195	0,438	1,223	0,562
0,45	1,147	0,406	1,170	0,429	1,195	0,454	1,223	0,583
0,46	1,145	0,421	1,169	0,444	1,195	0,470	1,224	0,603
0,47	1,143	0,434	1,167	0,458	1,194	0,485	1,225	0,622
0,48	1,141	0,447	1,166	0,472	1,194	0,499	1,225	0,641
0,49	1,139	0,459	1,165	0,485	1,194	0,513	1,226	0,659
0,50	1,138	0,471	1,164	0,497	1,193	0,527	1,226	0,676
0,51	1,136	0,482	1,163	0,509	1,193	0,539	1,227	0,692
0,52	1,134	0,493	1,162	0,521	1,193	0,552	1,227	0,708
0,53	1,133	0,504	1,161	0,532	1,192	0,563	1,227	0,723
0,54	1,131	0,514	1,160	0,543	1,192	0,575	1,228	0,737
0,55	1,130	0,524	1,159	0,553	1,192	0,586	1,228	0,751
0,56	1,129	0,533	1,158	0,563	1,191	0,596	1,229	0,765
0,57	1,127	0,542	1,157	0,573	1,191	0,606	1,229	0,778
0,58	1,126	0,551	1,157	0,582	1,191	0,616	1,229	0,791
0,59	1,125	0,560	1,156	0,591	1,191	0,626	1,230	0,803
0,60	1,124	0,568	1,155	0,600	1,190	0,635	1,230	0,815
0,61	1,122	0,576	1,154	0,608	1,190	0,644	1,230	0,826
0,62	1,121	0,584	1,154	0,616	1,190	0,652	1,231	0,837
0,63	1,120	0,591	1,153	0,624	1,190	0,661	1,231	0,848
0,64	1,119	0,598	1,152	0,632	1,190	0,669	1,231	0,858
0,65	1,118	0,605	1,152	0,639	1,189	0,676	1,232	0,868
0,66	1,117	0,612	1,151	0,646	1,189	0,684	1,232	0,878

Opomba: Koeficienti so izračunani za bruto betonski prelez! Za določitev tlačne armature z upoštevanjem neto betonskega prereza je potrebno namesto koeficiente k'_s uporabiti korigirano vrednost $\beta \cdot k'_s$.

$$A'_s = \beta \cdot k'_s \frac{M_{Eds}}{d \cdot f_{yd}}. \text{ Koeficienti } \beta \text{ so podani v preglednici Pr. PI-12 na strani 2-111.}$$