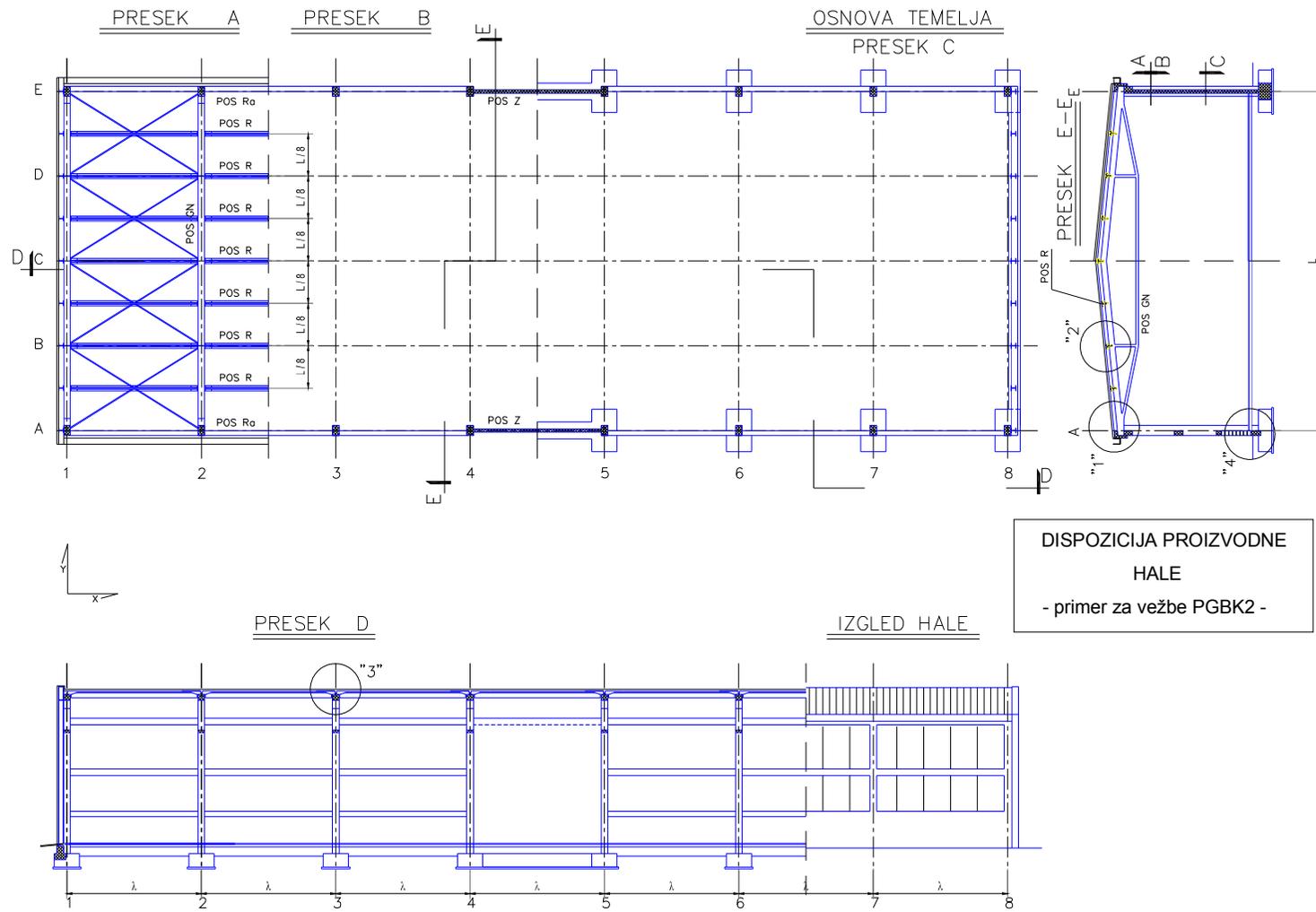
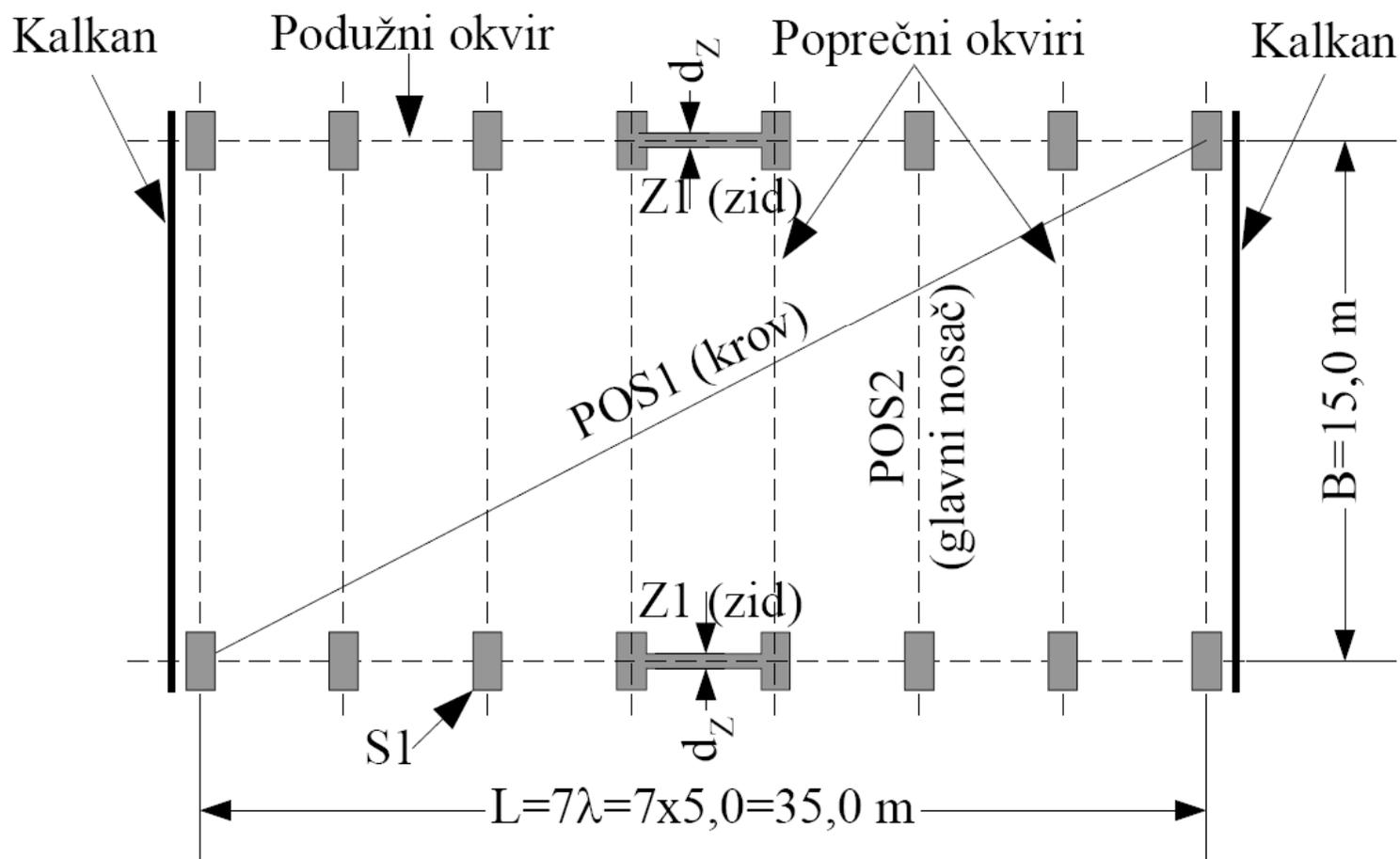


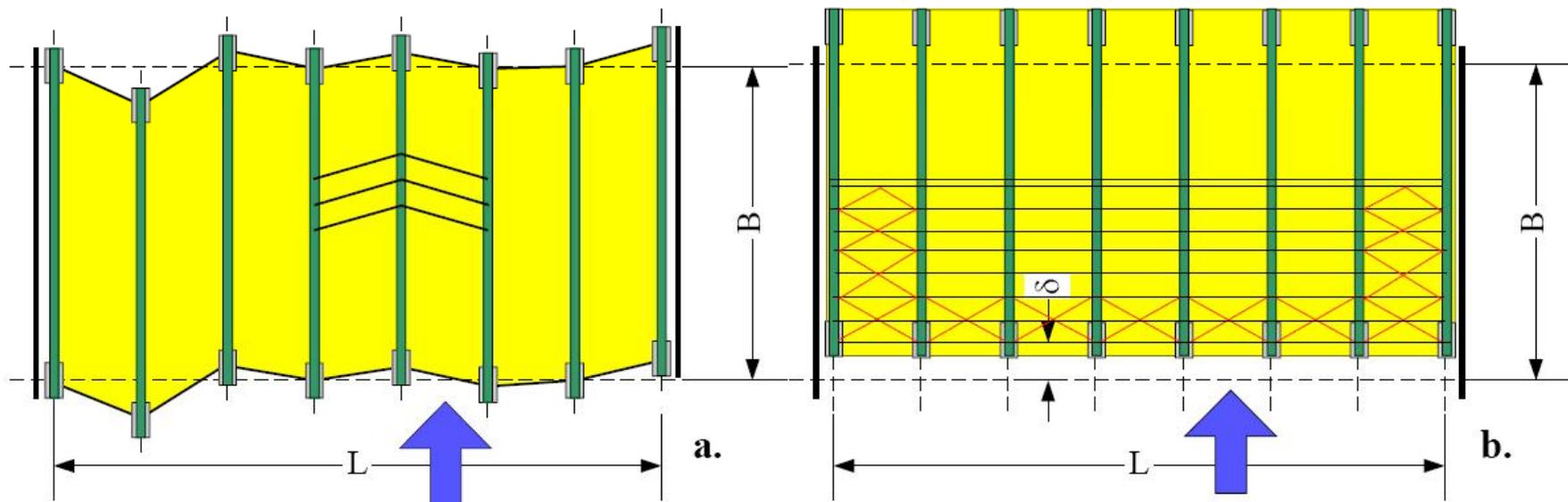
Dispozicija hale



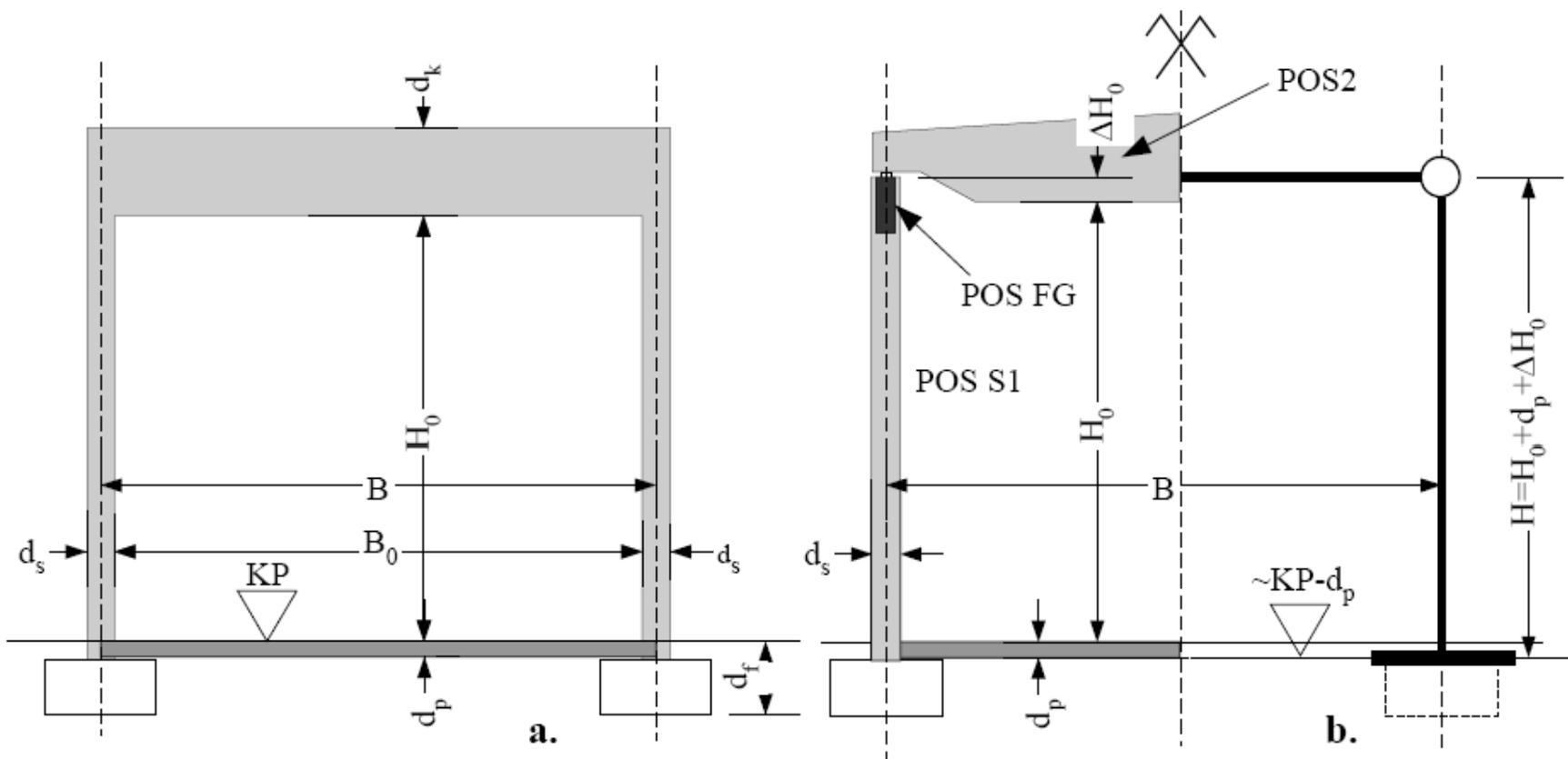
Elementi konstrukcije hale za prijem vertikalnih i horizontalnih uticaja



Krutost krovne ravni



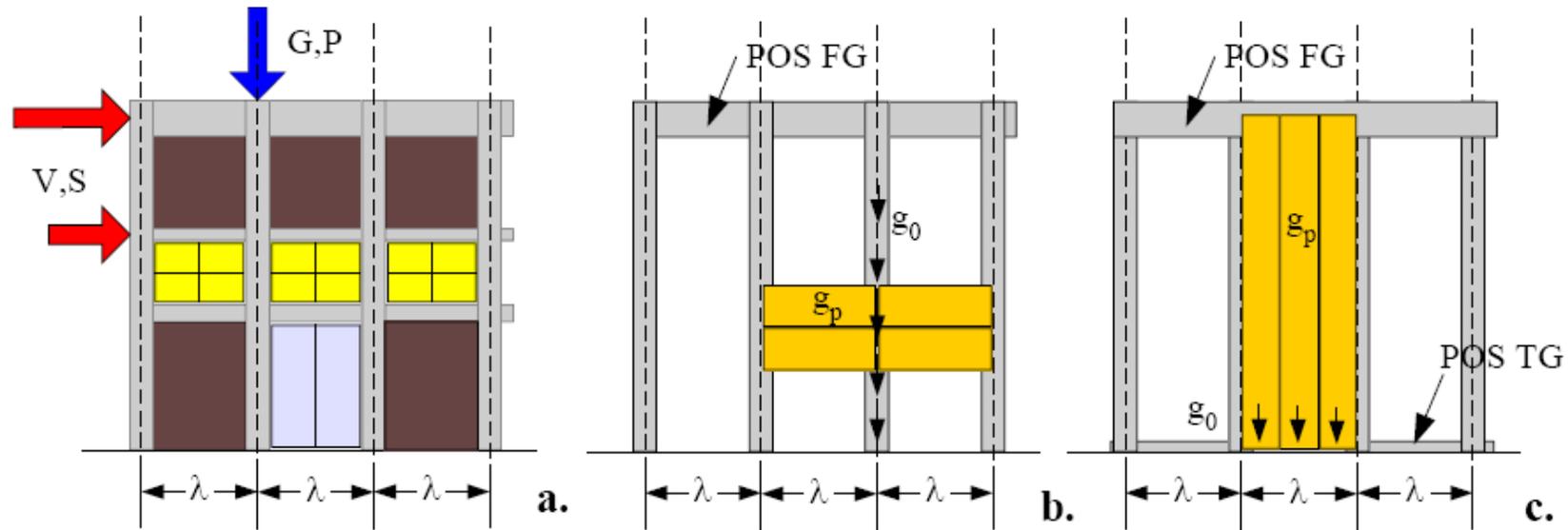
Poprečni ram



Dužina izvijanja stuba u poprečnom pravcu

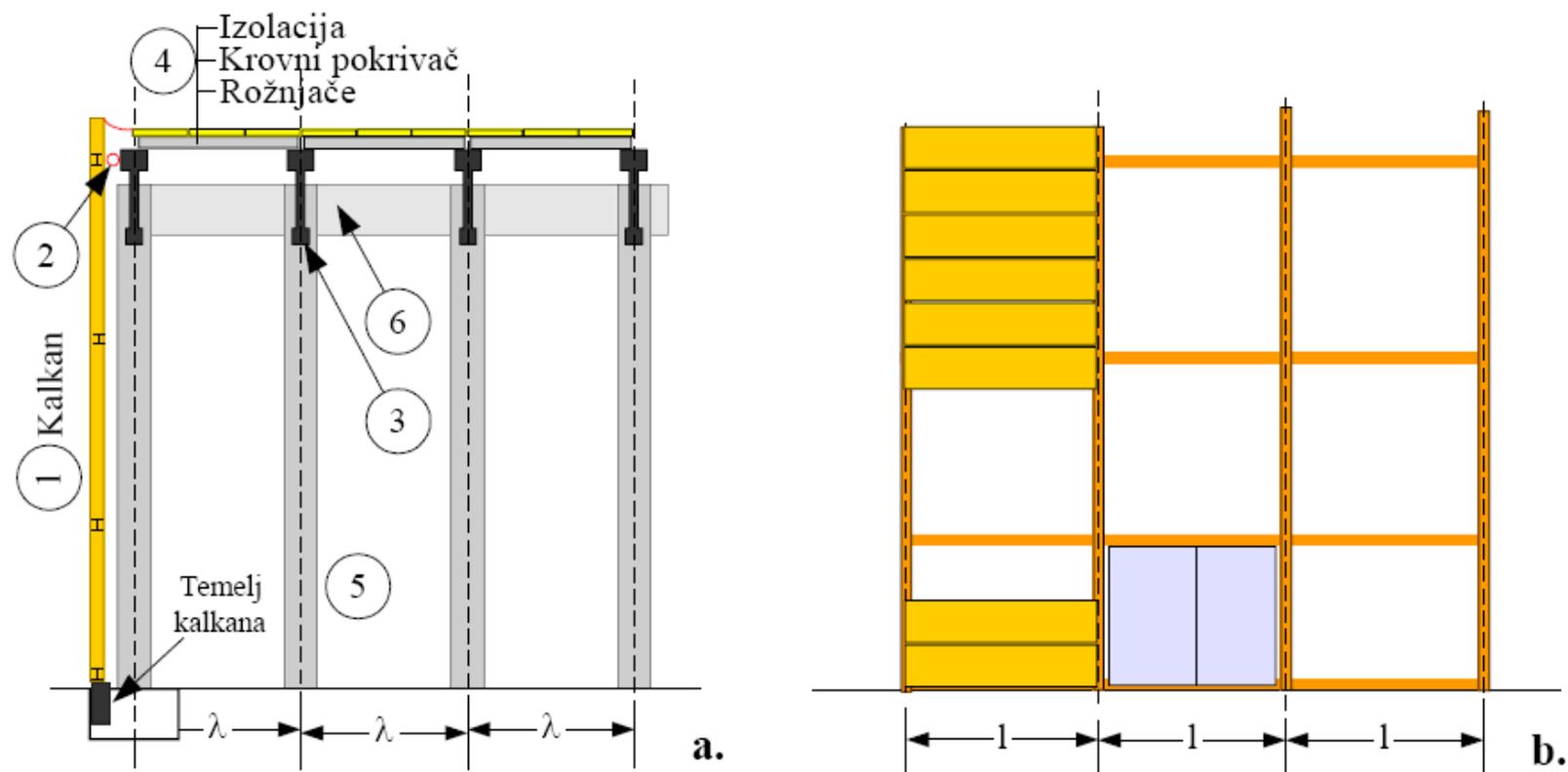
$$l_i = 2 \times H$$

Podužni ram



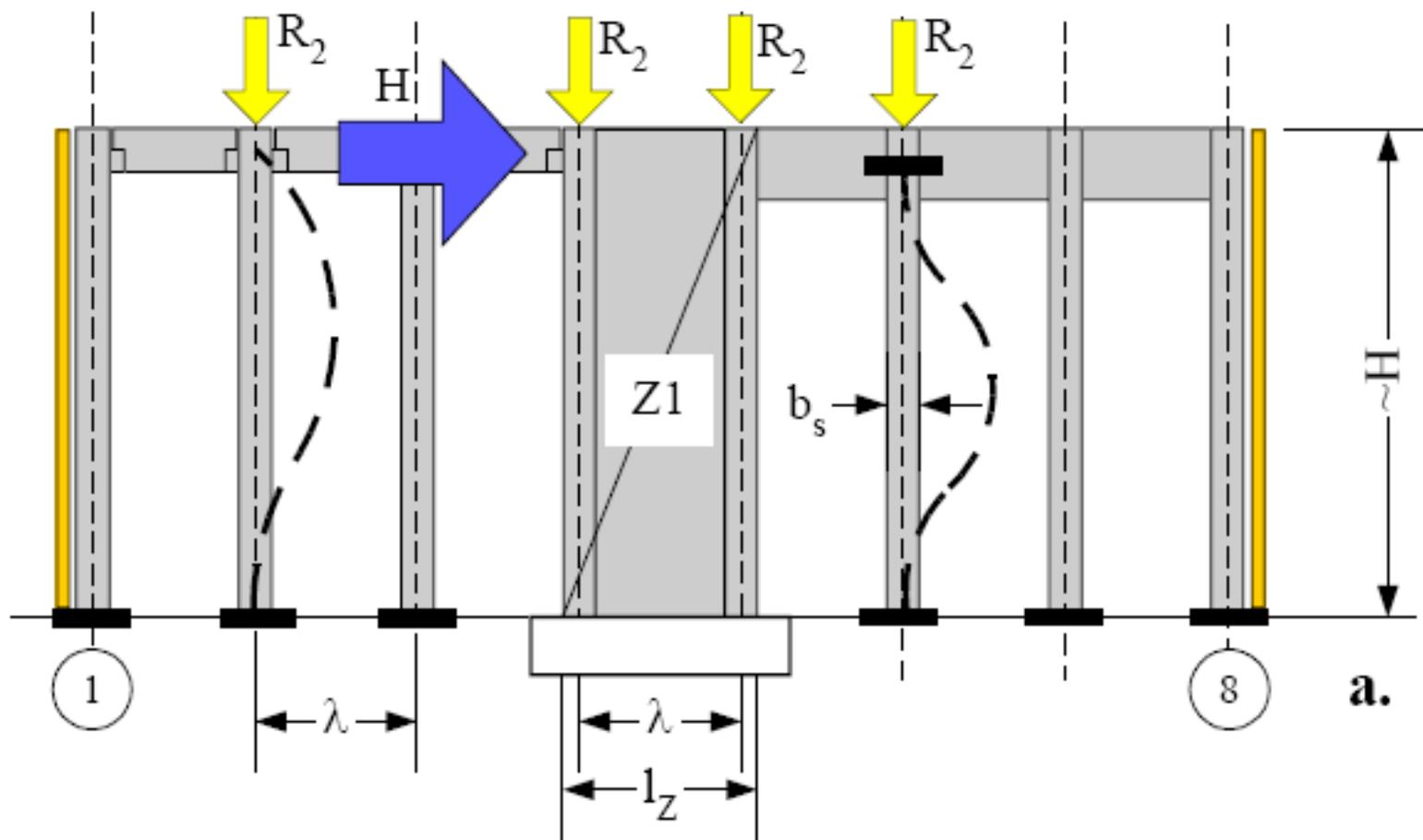
Način prenošenja horizontalnog opterećenja na konstrukciju

Kalkanski ram



Slika 4.8 - Konstrukcija demontažnog, privremenog kalkana: 1 - kalkan; 2 - bočna veza kalkana i krova; 3 - glavni nosač poprečnog okvira; 4 - krovni pokrivač sa rožnjačama; 5 - stub; 6 - fasadna greda

Konstrukcija podužnog rama



Dimenzije stuba

- Duktilnost

$$P/(0.7\beta_k A_b) \leq 0.35$$

$$P = N_g + N_p$$

$$A_b = bxd$$

- Vitkost u poprečnom pravcu

$$l_i = 2H$$

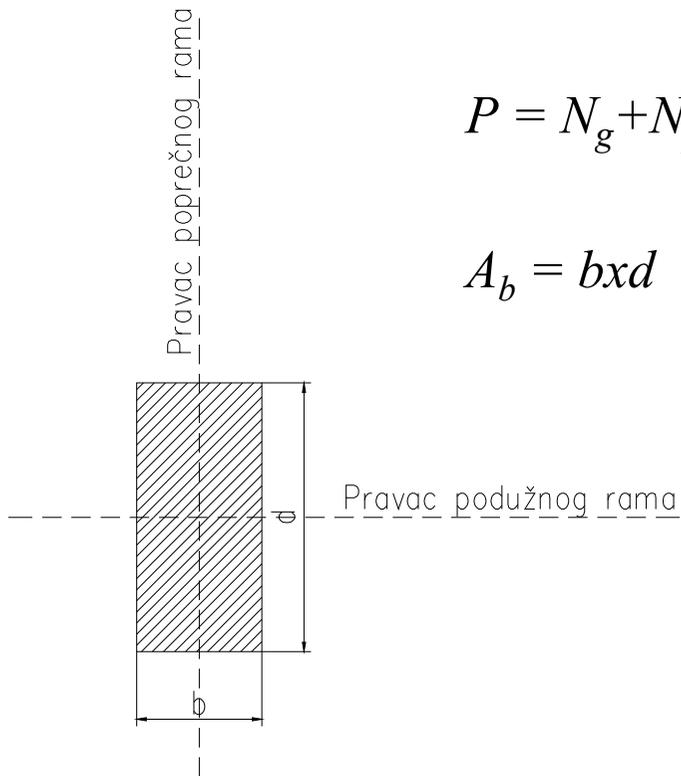
$$\lambda_x = 80-90$$

- Vitkost u podužnom pravcu

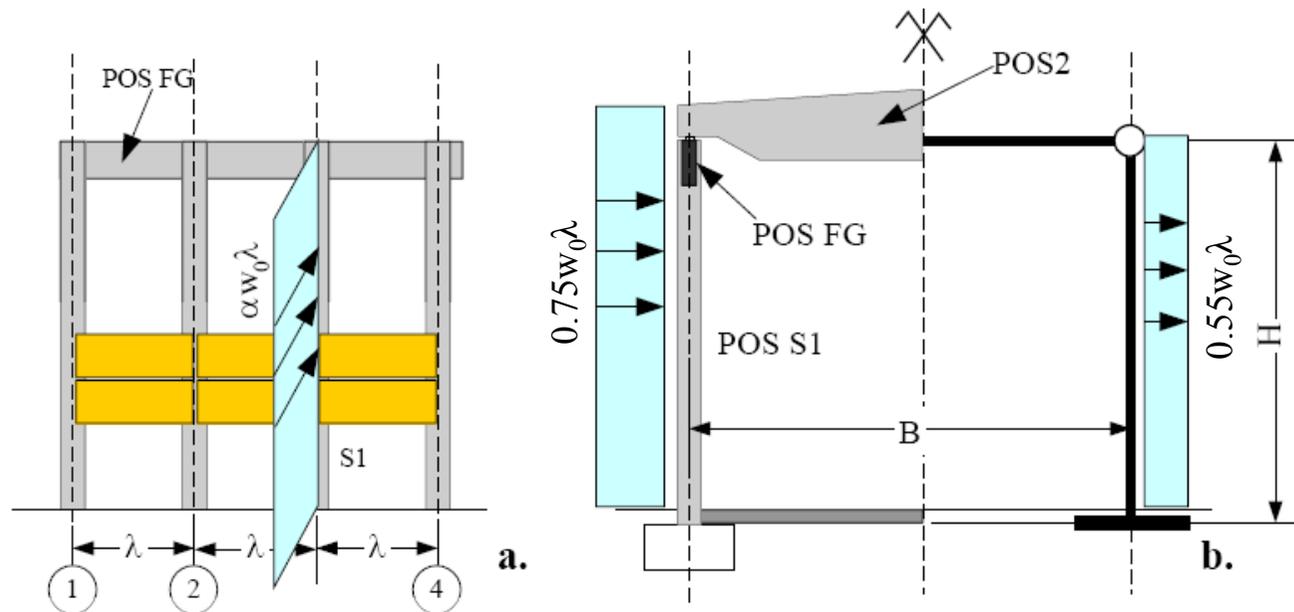
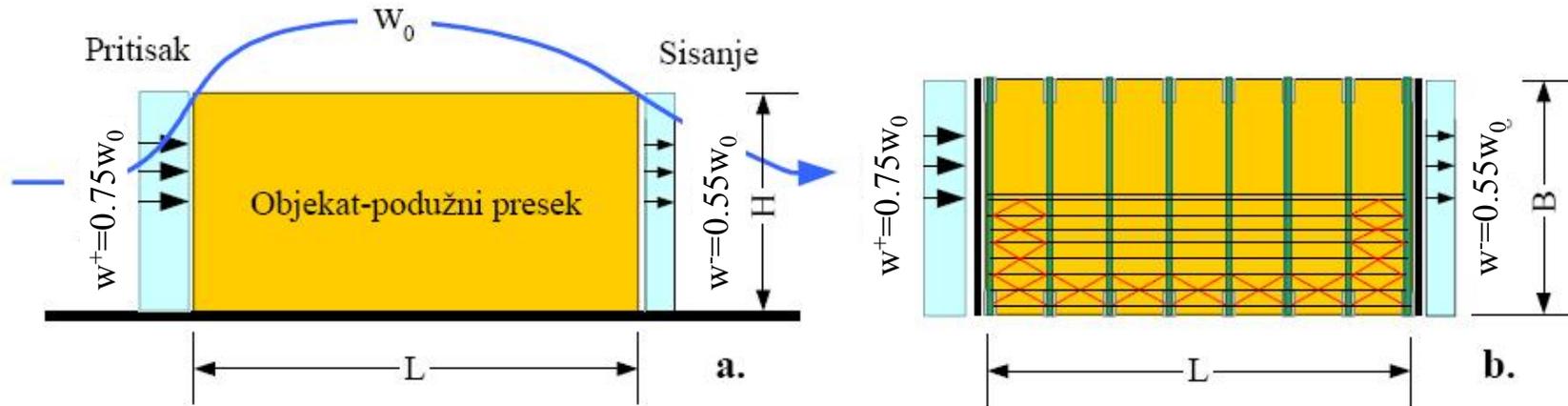
$$l_i = 0.707H$$

$$\lambda_y < 75$$

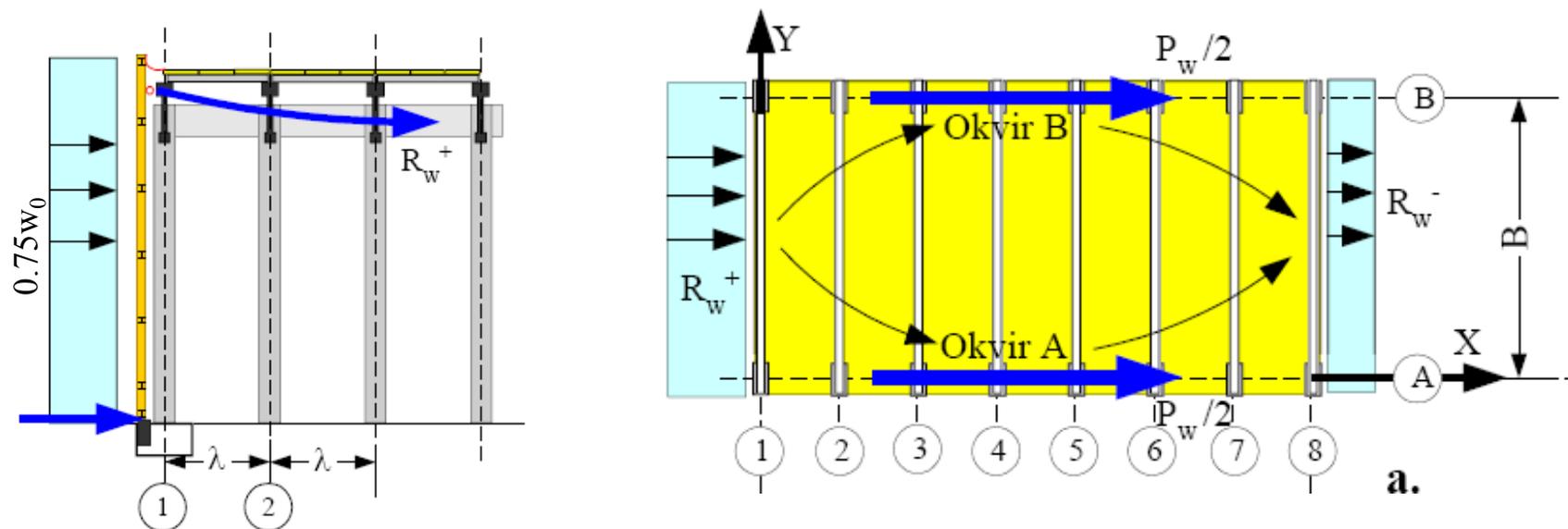
$$b \geq 40\text{cm}$$



Dejstvo vetra na objekt

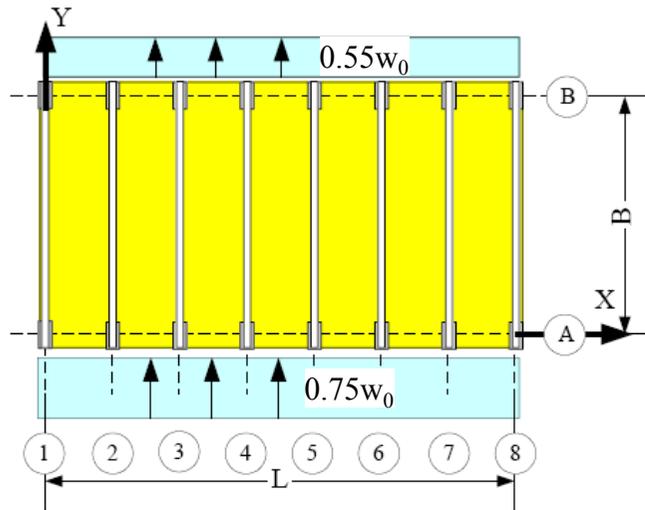


Uticaji od vetra u podužnom pravcu



Uticaje od vetra sa kalkana prihvataju zidovi Z1 i Z2 u okvirima A i B

Proračun uticaja od vetra u poprečnom ramu (približno)



Slika 4.20 - Dejstvo vetra u poprečnom Y-pravcu

Uticaji u stubovima od vetra u poprečnom pravcu, slika 4.20, posledica su dva stanja: direktnog dejstva vetra na stub sa pripadajuće širine λ , slika 4.21.b, i uticaja usled pomeranja vrhova stubova zbog pomeranja krova kao krute ploče, slika 4.21.c.

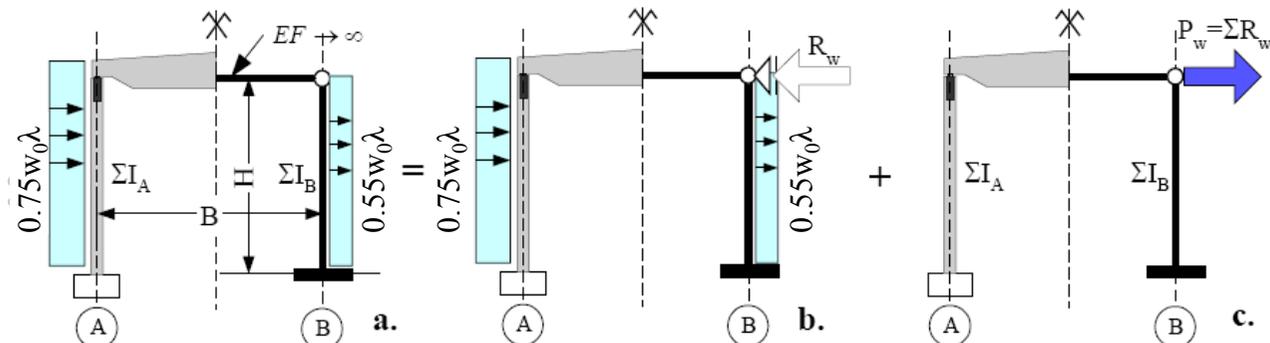
U terminima 'metode deformacija', direktni uticaji vetra na stub dobijaju se analizom 'nepomerljivog sistema', kome je privremeno dodat horizontalni oslonac u ravni krova, slika 4.21.b. U ovom koraku treba odrediti momente i transverzalne sile stuba-grede uklještene u temelj, i zglobno oslonjene o ravan nepomerljivog krova. Moment u uklještenju stuba u osi A , izlo-

ženog pritiskujućem dejstvu vetra iznosi

$$M_{swl} = (0.75w_0\lambda)H^2/8$$

slika 4.22.a, dok je reakcija stuba u ravni krova

$$R_w = 3(0.75w_0\lambda)H/8$$



Slika 4.21 - Određivanje uticaja od vetra u stubovima poprečnog okvira: a.) dispozicija; b.) lokalno dejstvo vetra na jedan okvir; c.) sumarno dejstvo vetra u ravni krova na konstrukciju u celini

Proračun pomerljivih i nepomerljivih umereno vitkih stubova postupkom "Dopunske ekscentričnosti", $\lambda \leq 75$ (PBAB2 str. 247)

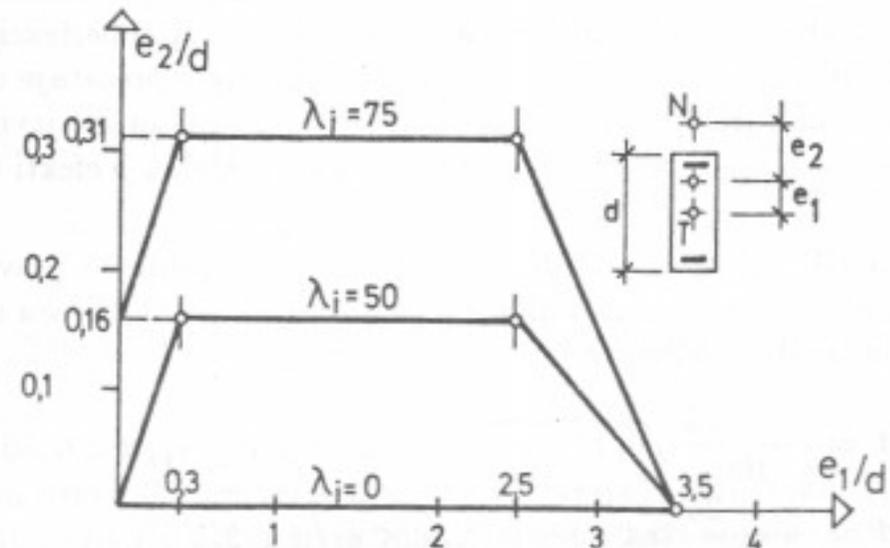
$$e_2/d = \frac{\lambda_i - 25}{100} \sqrt{0,10 + e_1/d} \geq 0 \text{ kada je } 0 \leq e_1/d < 0,30$$

$$e_2/d = \frac{\lambda_i - 25}{160} \geq 0 \text{ kada je } 0,30 \leq e_1/d < 2,5$$

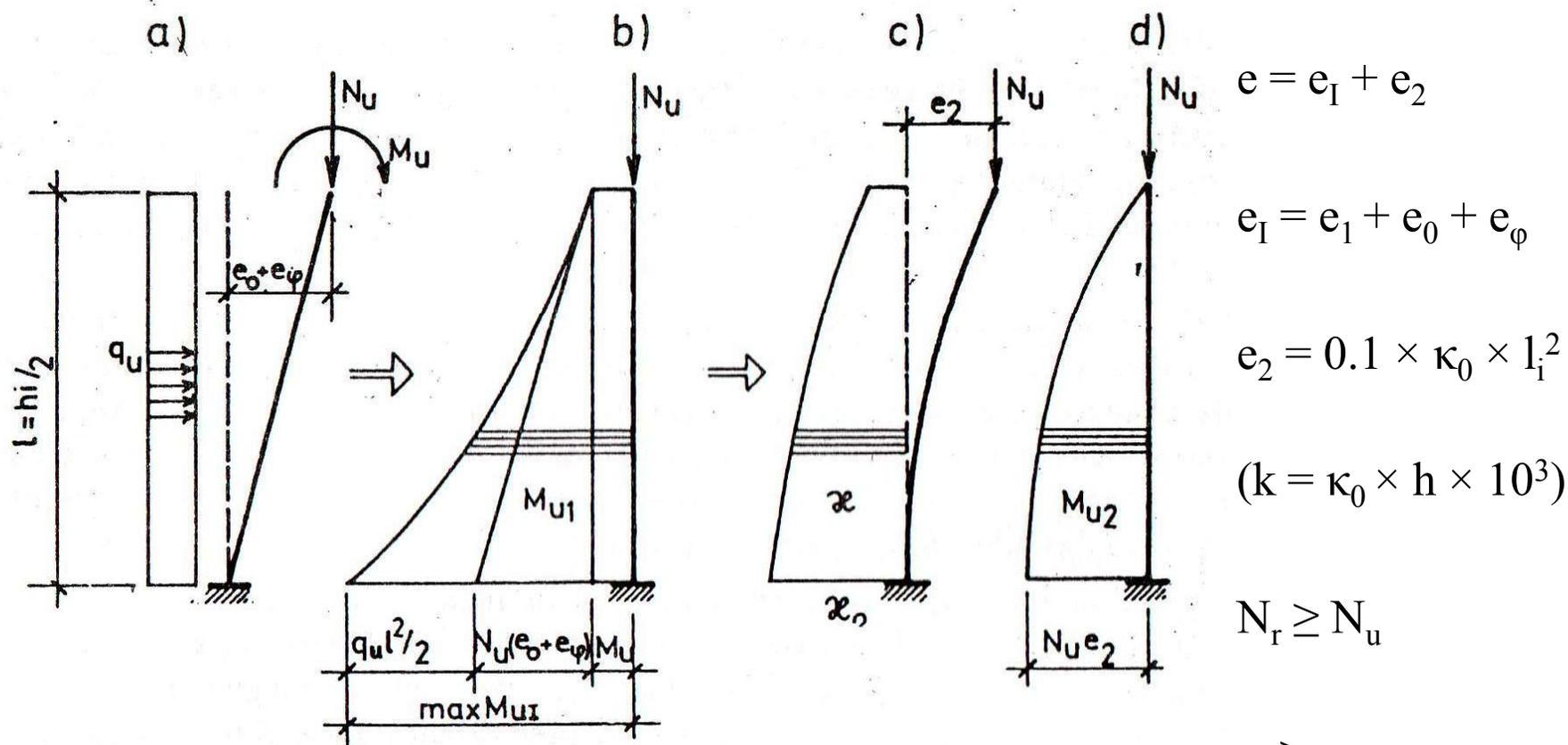
$$e_2/d = \frac{\lambda_i - 25}{160} (3,5 - e_1/d) \text{ kada je } 2,5 \leq e_1/d < 3,5$$

$$N_u = \gamma_g N_g + \gamma_p N_p + \gamma_d N_d$$

$$M_u = \gamma_g N_g (e_{1g} + e_o + e_\varphi + e_2) + \gamma_p N_p (e_{1p} + e_o + e_\varphi + e_2) + \gamma_d N_d (e_{1d} + e_o + e_\varphi + e_2)$$



Proračun stuba za vertikalno opterećenje i dejstvo vetra – proračun po teoriji drugog reda ($\lambda > 75$) (PBAB2 str. 228)



Slika 2.7/22 Model stuba; (a)-granično opterećenje i imperfekcija ose stuba; (b)-momenti savijanja prvog reda; (c)-deformacija ose, pomeranje vrha i krivina κ stuba usled ukupnih momenata prvog i drugog reda; (d)-momenti savijanja drugog reda

Primer proračuna stuba

Ulazni podaci:

$$h = 9.46 \text{ m}$$

$$L_i = 2 \times h = 1892 \text{ cm}$$

$$f_B = 25.5 \text{ Mpa}$$

$$b = 60 \text{ cm}$$

$$d = 60 \text{ cm}$$

$$h = d - a = 55 \text{ cm}$$

$$N_u = 3175 \text{ kN}$$

$$M_u = 214 \text{ kNm}$$

Ekcentricitet po teoriji I reda:

$$e_1/d = M_u/(N_u \times d) = 21400/(3175 \times 55) = 0.112$$

$$e_0 = L_i/300 = 1892/300 = 6.3 \text{ cm}$$

$$e_0/d = 6.3/55 = 0.105$$

$$e_1/d = e_1/d + e_0/d = 0.217$$

Proračun minimalne armature po Pravilniku BAB 87 (proračun se sprovodi po teoriji dopuštenih napona)

Dopušteni napon:

$$\sigma_i = 1.4 \times \sigma_s - 0.4 - (\sigma_s - 1) \times \frac{\lambda}{125} \quad ; \quad \sigma_s \text{ u [MPa]} \quad , \text{ iz Tabele 21 u Pravilniku BAB}$$

$$\sigma_i = 1.4 \times 10 - 0.4 - (10 - 1) \times \frac{109}{125} = 5.75 \text{ MPa} \quad \lambda = 109$$

minimalni procenat armiranja:

$$\mu_{\min} = \frac{\lambda}{50} - 0.4 \geq 0.6\% \quad \mu_{\min} = \frac{109}{50} - 0.4 = 1.78\% \quad \bar{\mu}_{\min} = \frac{1.78}{100} \times \frac{400}{25.5} = 0.279$$

$$N = N_g + N_p = 1924 \text{ kN}$$

potrebna površina betonskog preseka:

$$A_{b, \text{potr.}} = \frac{N}{\sigma_i \times (1 + n \times \mu_{\min})} = \frac{1924}{0.575 \times (1 + 10 \times 1.78 \times 10^{-2})} = 2840 \text{ cm}^2$$

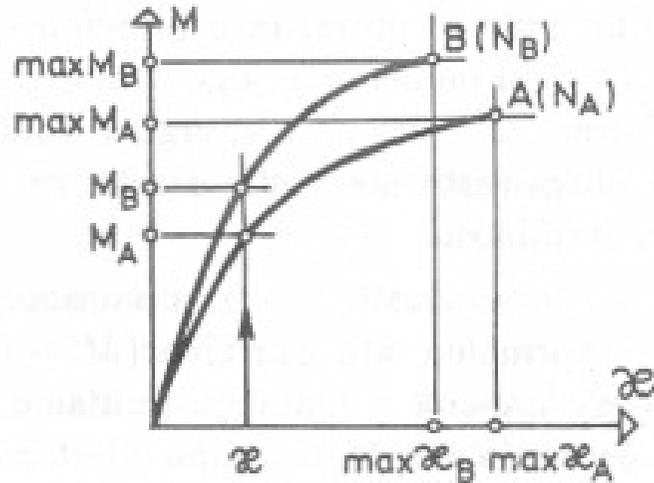
$$A_{a, \text{min.}} = \mu_{\min} \times A_{b, \text{potr.}} = 1.78 \times 10^{-2} \times 2840 = 50.56 \text{ cm}^2$$

Ako bi se primenila formula za μ_{\min} na stvarni presek ($60 \times 60 = 3600 \text{ cm}^2$):

$$A_{a, \text{min.}} = \mu_{\min} \times A_{b, \text{potr.}} = 1.78 \times 10^{-2} \times 3600 = 64.08 \text{ cm}^2$$

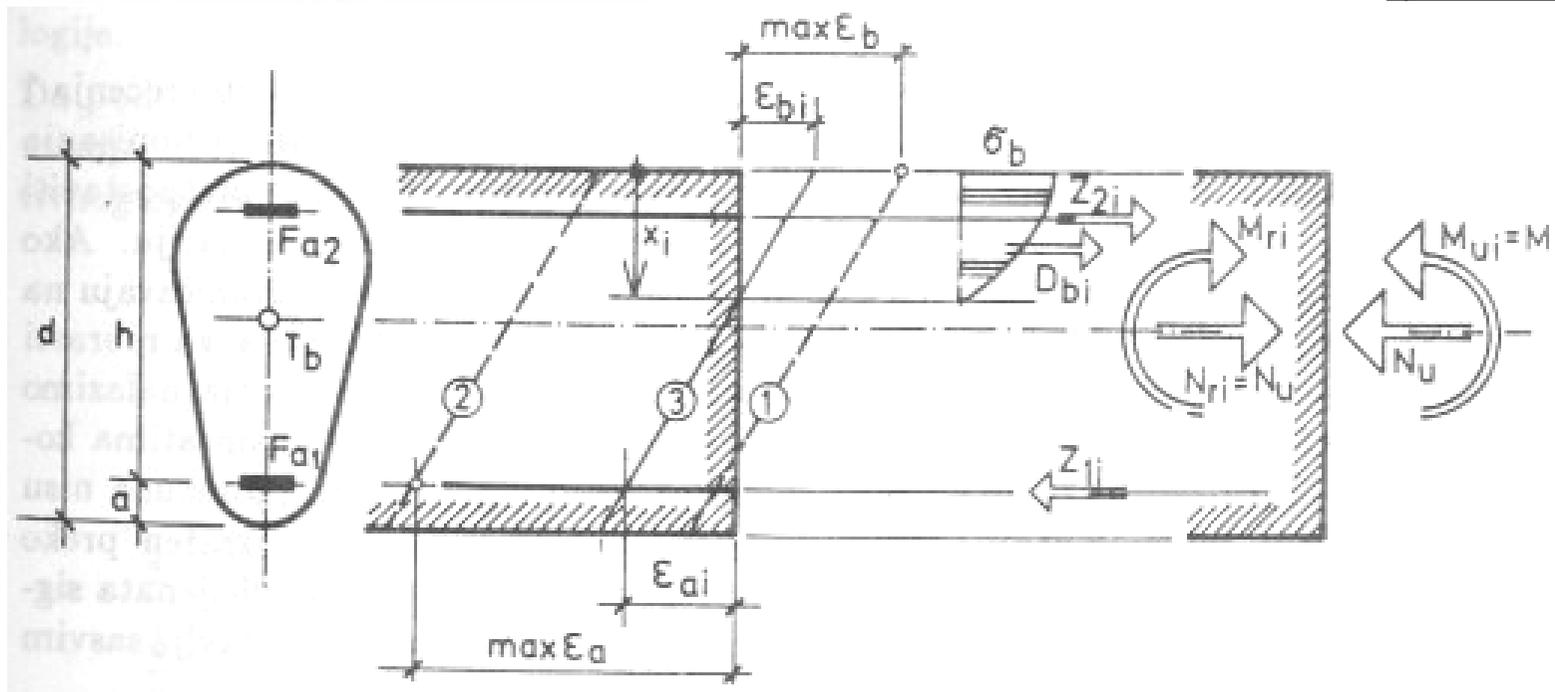
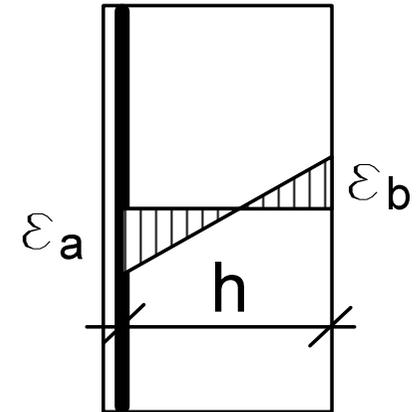
Dijagram moment krivina

- konstrukcija dijagrama
- uticaj normalne sile



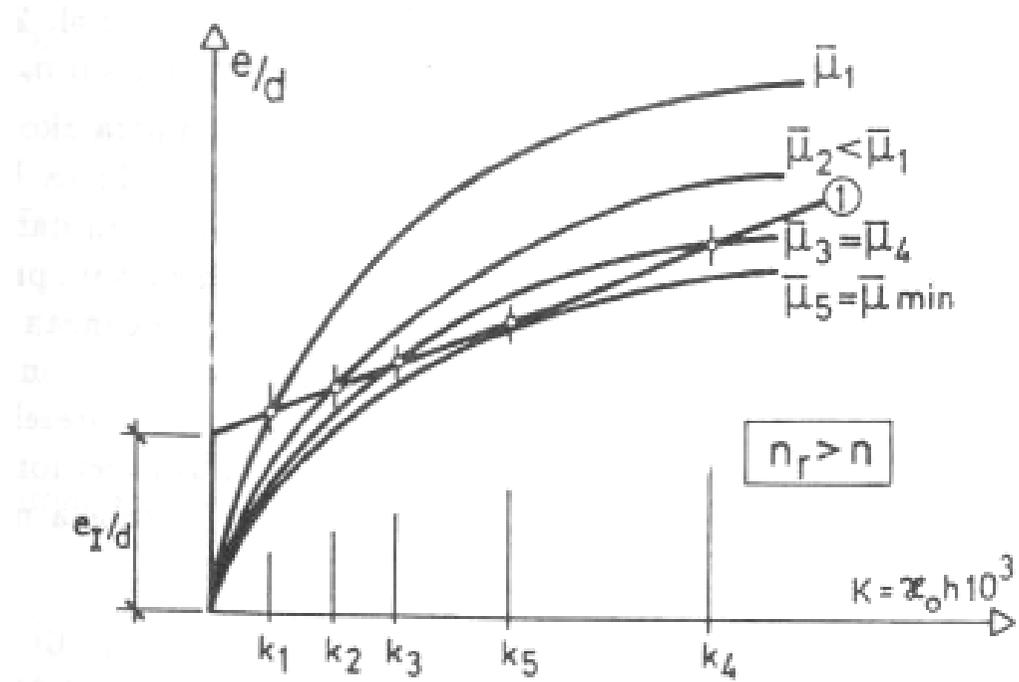
krivina

$$\kappa = (\varepsilon_a + \varepsilon_b)/h$$



$$n_u = N_u / (b \times d \times f_B) = 0.346$$

usv. $n_r = 0.35$



Pretpostavka

Izračunato

Tabela



k	K	e ₂ /d	e/d	m _r	μ	A _a
	k × 10 ⁻³ /h	0.1 × κ × L _i ² /d	e ₂ /d + e _I /d	(e ₂ /d + e _I /d) × n _r		
2	3.63636E-05	0.217	0.434	0.152	0.356	81.70
2.5	4.54545E-05	0.271	0.489	0.171	0.340	78.03
3	5.45455E-05	0.325	0.543	0.190	0.334	76.65
3.5	6.36364E-05	0.380	0.597	0.209	0.333	76.42
4	7.27273E-05	0.434	0.651	0.228	0.336	77.11
				min	0.333	76.42

$$A_a = 76.45 \text{ cm}^2$$

1

Prilog 2.7.2 Pravougaoni presek RA 400/500 - Str. 1

		* Fa*Sigv/b*d*fg																
		.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20
n	k	m*10 ³ = 10 ³ *Mu/b*d*fg																
0.00	.5	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	36	43	48	53	58	63	68
	1.0	0	17	24	30	36	42	48	54	59	65	72	80	86	94	100	106	112
	1.5	0	25	35	45	54	63	72	80	88	97	112	126	143	158	172	187	201
	2.0	0	32	44	58	72	84	97	108	117	128	145	169	189	209	228	247	266
	2.5	0	41	58	74	90	104	118	132	146	159	185	210	235	259	283	307	330
	3.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	220	250	279	308	337	365	393
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	390	423	455
	max k	0	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.7
	max m	0	42	62	81	101	120	140	159	178	198	236	275	314	352	391	430	469
0.05	.5	18	23	25	27	30	32	35	37	39	42	44	51	55	60	64	69	74
	1.0	20	32	37	43	48	53	59	64	69	74	83	93	103	112	122	131	140
	1.5	21	40	49	58	66	74	82	90	98	105	120	135	149	164	178	192	206
	2.0	21	48	60	72	83	94	105	116	126	136	156	176	195	214	233	252	271
	2.5	22	56	72	87	101	115	128	141	154	167	192	216	240	264	288	311	335
	3.0	0	0	0	0	118	134	150	166	182	197	227	256	285	313	342	370	398
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	328	354	427
	max k	2.6	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7
	max m	46	81	100	119	138	157	177	196	215	234	254	292	331	370	408	447	486
0.10	.5	29	33	35	37	39	41	43	45	47	49	53	57	62	66	70	74	79
	1.0	35	45	54	59	63	68	73	77	82	87	101	109	118	127	136	146	155
	1.5	37	54	62	69	77	84	92	99	106	113	128	142	156	170	184	197	211
	2.0	39	62	73	84	94	105	115	125	134	144	163	183	201	220	239	257	276
	2.5	40	70	84	98	111	124	137	150	162	174	199	223	246	270	293	316	339
	3.0	0	0	79	91	112	124	144	159	174	188	204	234	264	290	318	346	401
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	267	300	333	366	398	440	504
	max k	2.9	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.8	3.8	3.9	4.0
	max m	41	79	98	117	136	155	174	194	213	232	270	309	348	387	425	464	504
0.15	.5	40	42	44	46	47	49	51	53	55	59	63	67	71	75	79	83	87
	1.0	47	55	59	64	68	72	77	81	85	89	98	107	115	123	132	140	150
	1.5	51	66	73	80	87	94	100	107	114	121	135	148	162	175	189	202	216
	2.0	54	75	85	95	104	114	123	133	142	152	170	189	207	226	244	262	280
	2.5	56	83	96	109	121	134	146	158	170	182	205	229	252	275	298	321	343
	3.0	57	91	107	123	138	153	168	182	197	211	239	267	295	323	350	378	405
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	267	305	338	370	402	434	466
	max k	3.1	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0
	max m	58	96	114	133	152	171	191	210	229	248	287	325	364	403	442	481	520
0.20	.5	40	44	46	48	50	52	55	57	59	63	67	71	75	79	83	87	91
	1.0	56	64	68	72	76	80	84	88	92	96	111	123	135	147	159	171	183
	1.5	63	76	82	89	95	102	108	115	122	128	141	154	168	181	194	207	220
	2.0	67	86	95	104	113	122	132	141	150	159	177	195	213	231	249	267	284
	2.5	70	95	107	119	130	140	150	160	170	180	201	224	247	270	293	316	339
	3.0	72	103	118	132	147	161	175	189	203	217	245	273	300	327	353	380	409
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	229	245	278	310	342	374	406
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	419	456	492
	max k	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1
	max m	75	111	130	148	167	187	206	225	244	264	302	341	380	419	459	498	537
0.25	.5	40	45	47	49	51	53	56	58	60	62	66	70	74	78	82	86	90
	1.0	55	60	64	68	72	76	80	84	88	92	99	107	115	123	131	139	147
	1.5	73	85	91	97	103	109	116	122	128	134	147	160	173	186	199	212	225
	2.0	78	95	104	113	121	130	139	148	156	165	185	200	218	236	253	271	289
	2.5	82	105	116	127	139	150	161	172	184	195	217	239	262	284	306	329	351
	3.0	85	113	127	141	155	169	182	196	210	223	250	278	305	332	358	384	412
	3.5	87	121	138	154	170	187	203	219	235	251	285	315	346	378	409	441	472
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	259	278	314	350	387	423	459
	max k	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2
	max m	87	125	144	163	182	201	221	240	259	279	316	357	396	435	475	514	554
0.30	.5	39	43	46	48	51	53	56	58	60	62	67	71	75	80	84	88	92
	1.0	67	75	79	83	86	90	94	98	102	106	114	122	130	138	147	155	163
	1.5	80	92	97	103	109	115	122	128	134	140	153	165	178	190	203	216	229
	2.0	87	104	112	120	129	137	145	154	162	171	188	205	223	240	258	275	292
	2.5	92	113	124	135	146	157	168	179	189	200	222	244	266	288	310	332	355
	3.0	95	122	135	149	162	175	189	202	215	229	255	282	309	335	362	389	415
	3.5	98	130	146	161	177	193	209	225	240	256	287	319	350	381	412	444	475
	4.0	99	137	155	173	192	210	228	246	264	282	318	354	390	425	461	497	533
	max k	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3
	max m	109	138	157	176	196	215	234	254	274	293	332	372	411	451	491	530	570
0.35	.5	37	42	45	47	49	52	54	57	59	61	66	71	76	80	85	89	93
	1.0	69	77	82	86	90	94	98	102	106	110	118	126	134	142	150	158	167
	1.5	85	97	103	109	115	121	127	133	139	145	157	170	182	195	207	219	233
	2.0	90	110	118	126	135	143	151	160	168	176	193	210	227	244	261	279	296
	2.5	100	121	131	142	152	163	173	184	195	206	227	249	271	292	314	336	358
	3.0	104	129	142	155	168	181	194	207	220	234	260	286	313	339	365	392	418
	3.5	106	137	152	168	183	199	214	229	245	260	291	322	353	384	415	446	477
	4.0	108	144	161	179	197	215	233	250	268	286	321	357	393	428	464	499	535
	max k	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4
	max m	109	148	168	188	208	228	247	267	287	307	347	387	427	467	506	546	586

252
 $\mu_2 = 0,152$
 $\mu_2 \cdot 10^3 = 152$
 $157 < 152 < 159$
 $\bar{\mu} = 0,356$

Primer korišćenja tabele (PBAB2 str 251) korak 1

Prilog 2.7.2

		* Fa*Sigv/b*d*fg																
		.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20
n	k	m*10 ³ = 10 ³ *Mu/b*d*fg																
0.00	.5	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	36	43	48	53	58	63	68
	1.0	0																

②

n	k	Fa = 5% $\sigma_{\mu} / b \cdot d^2 \cdot f_b$																
		.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20
0.00	.5	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	36	43	48	53	58	63	68
	1.0	0	16	24	30	36	42	48	54	60	66	72	86	96	105	114	123	131
	1.5	0	25	35	45	54	63	72	80	88	97	112	128	143	158	172	187	201
	2.0	0	33	47	60	72	84	95	106	117	128	149	169	189	209	228	247	266
	2.5	0	41	58	74	90	104	118	132	146	159	185	210	235	259	283	307	330
	3.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	0	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6
	max m	0	42	62	81	101	120	140	159	178	198	236	275	314	352	391	430	469
0.05	.5	18	25	27	30	33	37	39	42	46	51	55	60	64	69	74	79	84
	1.0	20	32	37	43	48	53	59	64	69	74	83	93	103	113	122	131	140
	1.5	21	40	49	58	66	74	82	90	98	105	120	135	149	164	178	192	206
	2.0	21	48	60	72	83	94	105	116	126	136	156	176	195	214	233	252	271
	2.5	22	56	72	87	101	115	128	141	154	167	192	216	240	264	288	311	335
	3.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	2.6	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7
	max m	22	41	60	80	100	119	138	157	177	196	235	274	313	352	391	430	469
0.10	.5	29	33	35	37	39	41	43	45	47	49	53	57	62	66	70	74	79
	1.0	35	45	49	54	59	63	68	73	77	82	91	100	109	118	127	136	146
	1.5	37	54	62	69	76	84	92	99	106	114	128	143	158	173	188	203	218
	2.0	39	62	73	84	94	105	115	125	134	144	163	183	201	220	239	257	276
	2.5	40	70	84	98	111	124	137	150	162	174	199	223	246	270	293	316	339
	3.0	0	78	96	112	128	144	159	174	189	204	233	262	290	318	346	374	401
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	2.9	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8
	max m	41	79	98	117	136	155	174	193	212	231	270	309	348	387	426	465	504
0.15	.5	36	40	42	44	46	47	49	51	53	55	59	63	67	71	75	79	83
	1.0	47	55	59	64	68	72	76	81	85	89	98	107	115	124	133	142	150
	1.5	51	66	73	80	87	94	100	107	114	121	135	148	162	175	189	202	215
	2.0	54	75	85	95	104	114	123	133	142	152	170	189	207	226	244	262	280
	2.5	56	83	96	109	121	134	146	158	170	182	205	229	252	275	298	321	343
	3.0	57	91	107	123	138	153	168	182	197	211	239	267	295	323	350	378	405
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	3.1	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	4.0
	max m	58	96	114	133	152	171	191	210	229	248	287	325	364	403	442	481	520
0.20	.5	40	44	46	48	50	52	53	55	57	59	63	67	71	75	79	83	87
	1.0	56	64	68	72	76	80	84	88	92	96	104	113	121	129	138	147	155
	1.5	63	76	83	89	95	102	108	115	122	128	141	154	168	181	194	207	220
	2.0	66	86	95	104	113	122	132	141	150	159	177	195	213	231	249	267	284
	2.5	70	95	107	119	130	142	154	165	177	188	211	234	257	280	302	325	347
	3.0	72	103	118	132	147	161	175	189	203	217	245	273	300	327	353	382	409
	3.5	0	111	128	146	163	179	196	213	229	245	278	310	342	374	406	437	468
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1
	max m	73	111	130	149	168	187	206	225	244	264	302	341	380	419	459	498	537
0.25	.5	40	45	47	49	51	53	56	58	60	62	66	70	74	78	82	86	90
	1.0	63	70	74	78	82	86	90	94	98	102	110	118	126	134	143	151	159
	1.5	73	85	91	97	103	109	116	122	128	134	147	160	173	186	199	212	225
	2.0	78	95	104	113	121	130	139	148	156	165	185	200	218	236	253	271	289
	2.5	82	105	116	127	139	150	161	172	184	195	217	239	262	284	306	320	351
	3.0	85	113	127	141	155	169	182	196	210	223	250	276	305	332	358	385	412
	3.5	87	121	138	154	170	187	203	219	235	251	283	315	346	378	409	441	472
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	max k	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2
	max m	87	125	144	163	182	201	221	240	259	279	318	357	396	435	475	514	554
0.30	.5	39	43	46	48	51	53	55	58	60	62	67	71	75	80	84	88	92
	1.0	67	75	79	83	86	90	94	98	102	106	114	122	130	138	147	155	163
	1.5	80	92	97	103	109	115	122	128	134	140	153	165	178	190	203	216	229
	2.0	87	104	112	120	129	137	145	154	162	171	188	205	223	240	258	275	292
	2.5	92	113	124	135	146	157	168	179	189	200	222	244	266	288	310	333	355
	3.0	95	125	135	149	162	175	189	202	215	229	255	282	309	335	362	389	415
	3.5	98	130	146	161	177	193	209	225	241	257	287	319	350	381	412	444	475
	4.0	99	137	155	173	192	210	228	246	264	282	318	354	390	425	461	497	533
	max k	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3
	max m	99	138	157	176	196	215	234	254	274	293	333	372	411	451	491	530	570
0.35	.5	37	42	45	47	49	52	54	57	59	61	66	71	76	80	85	89	93
	1.0	69	77	82	86	90	94	98	102	106	110	118	126	134	142	150	158	166
	1.5	85	97	103	109	115	121	127	133	139	145	159	173	187	199	213	227	241
	2.0	94	110	118	126	135	143	151	159	168	176	193	210	227	244	261	279	296
	2.5	100	121	131	142	152	162	173	184	195	206	227	249	271	292	314	336	358
	3.0	104	129	142	155	168	181	194	207	220	234	260	286	313	339	365	392	418
	3.5	106	137	152	168	183	199	215	232	249	266	291	322	353	384	415	446	477
	4.0	108	144	161	179	197	215	233	250	268	286	321	357	393	428	464	499	535
	max k	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5
	max m	109	148	168	188	208	228	247	267	287	307	347	387	427	467	506	546	586

Primer korišćenja tabele
(PBAB2 str 251)
korak 2

252
 $u_{02} = 0,171$
 $u_{02} \cdot 10^3 = 171$
 $163 < 171 < 173$
 $\bar{\mu} = 0,340$

③

Primer korišćenja tabele
(PBAB2 str 251)
korak 3

Prilog 2.7.2 Pravougaoni presek RA 400/500 - Str. 1

n	k	Fa*Sigv/b*d*fg																		
		.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20		
0.00	1.0	0	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	38	43	48	53	58	63	68	
	1.5	0	17	24	30	36	42	48	54	60	65	72	80	88	96	106	116	125	135	
	2.0	0	33	47	60	72	84	95	106	117	128	149	169	189	209	228	247	266	285	
	2.5	0	41	58	74	90	104	118	132	146	159	185	210	235	259	283	307	330	353	
	3.0	0	0	0	0	0	0	0	158	174	189	220	250	279	308	337	367	397	427	
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	390	423	455		
	max k	0	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	
	max m	0	42	61	81	101	120	140	159	178	198	236	275	314	352	391	430	469		
0.05	1.0	5	18	25	32	39	46	53	60	67	74	81	91	100	109	118	127	136	144	
	1.5	21	40	49	58	66	74	82	90	98	105	120	135	147	164	178	192	206	219	
	2.0	21	43	60	72	83	94	105	116	126	136	156	176	195	214	233	252	271	290	
	2.5	22	56	72	87	101	115	128	141	154	167	192	216	240	264	288	311	335	359	
	3.0	0	0	0	0	118	134	150	166	182	197	227	256	285	313	342	370	398	427	
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	328	361	394	427	459		
	max k	2.6	2.6	2.9	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7	
	max m	22	41	60	80	100	119	138	157	177	196	215	254	292	331	370	408	447	486	
0.10	1.0	5	22	33	43	53	63	73	83	93	103	113	123	133	143	153	163	173	183	
	1.5	37	54	62	69	77	84	92	99	106	113	128	142	156	170	184	197	211	224	
	2.0	39	62	75	84	94	105	115	125	134	144	163	183	203	220	239	257	276	295	
	2.5	40	70	84	98	111	124	137	150	162	174	199	223	246	270	293	316	339	362	
	3.0	0	78	96	112	128	144	159	174	189	204	233	262	290	318	346	374	401	429	
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	267	300	333	366	398	430	463			
	max k	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.8	
	max m	41	79	98	117	136	155	174	194	213	232	270	309	348	387	425	464	504	544	
0.15	1.0	5	36	40	42	44	46	47	49	51	53	55	59	63	67	71	75	79	83	
	1.5	47	55	59	64	68	72	76	81	85	89	98	107	115	124	133	142	150	159	
	2.0	51	66	73	80	87	94	100	107	114	121	135	148	162	175	189	202	216	230	
	2.5	56	75	85	95	104	114	123	133	142	152	170	189	207	224	241	257	274	290	
	3.0	57	91	107	123	138	153	168	182	197	211	239	267	295	323	350	378	405	433	
	3.5	0	0	0	0	0	0	189	206	223	239	273	305	338	370	402	434	466		
	max k	3.1	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	3.9	3.9	
	max m	58	96	114	133	152	171	191	210	229	248	287	325	364	403	442	481	520	560	
0.20	1.0	5	40	44	46	48	50	52	53	55	57	59	63	67	71	75	79	83	87	
	1.5	56	64	68	72	76	80	84	88	92	96	104	113	121	129	138	147	155	164	
	2.0	63	76	82	89	95	102	108	115	122	128	141	154	168	181	194	207	220	234	
	2.5	66	86	95	104	113	122	131	140	149	158	182	205	229	252	275	298	321	344	
	3.0	70	95	107	119	130	142	154	165	177	188	211	234	257	280	302	325	347	370	
	3.5	72	103	118	132	147	161	175	189	203	217	245	273	300	327	353	380	407	434	
	4.0	0	111	128	146	163	179	196	213	229	245	278	310	342	374	406	437	469	501	
	max k	3.3	3.5	3.5	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	
	max m	73	111	130	149	168	187	206	224	244	264	302	341	380	419	459	498	537	577	
0.25	1.0	5	40	45	47	49	51	53	56	58	60	62	66	70	74	78	82	86	90	
	1.5	70	74	78	82	86	90	94	98	102	106	118	126	134	142	150	158	166	174	
	2.0	73	85	91	97	103	109	116	122	128	134	147	160	173	186	199	212	225	238	
	2.5	78	95	104	113	121	130	139	148	156	165	183	200	218	236	253	271	289	307	
	3.0	82	105	116	127	139	150	161	172	184	195	217	239	262	284	306	329	351	374	
	3.5	85	113	127	141	155	169	182	196	210	223	250	278	305	332	358	385	412	439	
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	259	278	314	350	387	423	459	494	530		
	max k	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	
	max m	87	125	144	163	182	201	221	240	259	279	318	357	396	435	475	514	554	594	
0.30	1.0	5	39	43	46	48	51	53	55	58	60	62	67	71	75	80	84	88	92	
	1.5	60	67	75	79	83	86	90	92	96	100	106	114	122	130	138	147	155	163	
	2.0	67	80	92	97	103	109	115	122	128	134	140	153	165	178	190	203	216	229	
	2.5	70	87	104	112	120	129	137	145	154	162	171	188	205	223	240	258	275	292	
	3.0	72	94	110	118	126	135	143	152	161	170	189	207	224	241	258	275	292	309	
	3.5	78	102	122	135	149	162	175	189	202	215	229	255	282	309	335	362	389	415	
	4.0	82	130	146	161	177	193	209	225	240	256	287	319	350	381	412	444	475	506	
	4.5	88	137	155	173	192	210	228	246	264	282	318	354	390	425	461	497	533	569	
	max k	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	
	max m	99	138	157	176	196	215	234	254	274	293	333	372	411	451	491	530	570	610	
0.35	1.0	5	37	42	45	47	49	52	54	57	59	61	66	71	76	80	85	89	93	
	1.5	69	77	82	86	90	94	98	102	106	110	118	126	134	142	150	158	167	175	
	2.0	75	85	97	103	109	115	121	127	133	139	145	157	170	182	195	207	220	233	
	2.5	82	113	124	135	146	157	168	179	189	200	222	244	266	288	310	332	354	376	
	3.0	85	121	131	142	152	163	173	184	195	206	227	249	271	292	314	336	358	380	
	3.5	90	129	142	155	168	181	194	207	220	234	260	286	313	339	365	392	418	444	
	4.0	104	137	152	168	183	199	214	229	245	260	291	322	353	384	415	446	477	508	
	4.5	108	144	161	179	197	215	233	250	268	286	321	357	393	428	464	499	535	571	
	max k	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5	4.5	
	max m	109	148	168	188	208	228	247	267	287	307	347	387	427	467	506	546	586	626	

252

$u_2 = 0,190$
 $u_2 \cdot 10^3 = 190$
 $181 < 190 < 194$

$\mu = 0,334$

4

		.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20
0.00	k	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	36	43	48	53	58	63	68
1.0	k	0	17	24	30	36	42	48	54	59	65	75	86	96	106	116	125	135
1.5	k	0	35	45	54	63	72	80	88	97	112	128	143	158	172	187	201	215
2.0	k	0	33	47	60	72	84	95	106	117	128	140	159	179	200	220	240	259
2.5	k	0	41	58	74	90	104	118	132	146	159	185	210	235	259	283	307	331
3.0	k	0	0	0	0	0	0	0	158	174	189	220	250	279	308	337	365	393
3.5	k	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	390	423	455	487
max	k	0	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6
max	m	0	42	62	81	101	120	140	159	178	198	236	275	314	352	391	430	469
0.05	k	0	18	25	27	30	32	35	37	39	42	46	51	55	60	64	69	74
1.0	k	0	20	32	37	43	48	53	59	64	69	74	83	93	103	112	122	131
1.5	k	0	21	40	49	58	66	74	82	90	99	105	120	135	149	164	178	192
2.0	k	0	21	48	60	72	83	94	105	116	126	136	156	176	195	214	233	252
2.5	k	0	22	56	72	87	101	115	128	141	154	167	192	216	240	264	288	311
3.0	k	0	0	0	0	0	118	134	150	166	182	197	227	256	285	313	342	370
3.5	k	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	328	361	394	427	459
max	k	2.6	2.8	2.9	3.0	3.0	3.1	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7
max	m	22	61	80	100	119	138	157	177	196	215	254	292	331	370	408	447	486
0.10	k	0	29	33	35	37	39	41	43	45	47	49	53	57	62	66	70	74
1.0	k	0	35	45	49	54	59	63	68	73	77	82	91	100	109	118	127	136
1.5	k	0	37	54	62	69	77	84	92	99	106	113	128	142	156	170	184	197
2.0	k	0	39	73	84	94	104	115	125	135	145	155	174	193	211	229	247	265
2.5	k	0	40	70	84	98	111	124	137	150	162	174	199	223	246	270	293	316
3.0	k	0	0	78	96	112	128	144	159	174	189	204	233	262	290	318	346	374
3.5	k	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	267	300	333	366	398	430	463
max	k	2.9	3.0	3.1	3.2	3.2	3.3	3.3	3.4	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8
max	m	41	79	98	117	136	155	174	194	213	232	270	309	348	387	425	464	504
0.15	k	0	36	40	42	44	46	47	49	51	53	55	59	63	67	71	75	79
1.0	k	0	47	55	59	64	68	72	76	81	85	89	98	107	115	124	133	142
1.5	k	0	51	66	73	80	87	94	100	107	114	121	135	148	162	175	189	202
2.0	k	0	54	75	85	95	104	114	123	133	142	152	170	189	207	226	244	262
2.5	k	0	56	83	96	109	121	134	146	158	170	182	205	229	252	275	298	321
3.0	k	0	57	91	107	123	138	153	168	182	197	211	239	267	295	323	350	378
3.5	k	0	0	0	0	0	0	189	206	223	239	273	305	338	370	402	434	466
max	k	3.1	3.3	3.3	3.4	3.5	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0
max	m	58	96	114	133	152	171	191	210	229	248	287	325	364	403	442	481	520
0.20	k	0	40	44	46	48	50	52	53	55	57	59	63	67	71	75	79	83
1.0	k	0	56	64	68	72	76	80	84	88	92	96	104	111	119	128	137	145
1.5	k	0	63	76	82	89	95	102	108	115	122	128	141	154	168	181	194	207
2.0	k	0	67	86	95	104	113	122	132	141	150	159	177	195	213	231	249	267
2.5	k	0	70	95	107	119	130	142	154	165	177	188	211	234	257	280	302	325
3.0	k	0	72	103	118	132	147	161	175	189	203	217	245	273	300	327	355	382
3.5	k	0	111	128	146	163	179	196	213	229	245	278	310	342	374	406	437	469
4.0	k	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	419	456	492	528
max	k	3.4	3.5	3.6	3.6	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1
max	m	73	111	130	144	160	177	194	212	229	246	284	321	358	395	432	469	507
0.25	k	0	40	47	49	51	53	55	56	58	60	62	66	70	74	78	82	86
1.0	k	0	63	70	74	78	82	86	90	94	98	102	110	118	126	134	143	151
1.5	k	0	73	85	91	97	103	109	116	122	128	134	147	161	173	186	199	212
2.0	k	0	78	95	104	113	121	130	139	148	156	165	183	200	218	236	253	271
2.5	k	0	82	105	116	127	139	150	161	172	184	195	217	239	262	284	306	329
3.0	k	0	85	113	127	141	155	169	182	196	210	223	250	278	305	332	358	385
3.5	k	0	87	121	138	154	170	187	203	219	235	251	283	315	346	378	409	441
4.0	k	0	0	0	0	0	0	0	0	259	278	314	350	387	423	459	494	530
max	k	3.7	3.8	3.8	3.9	3.9	3.9	4.0	4.0	4.0	4.0	4.1	4.1	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2
max	m	87	125	144	163	182	201	221	240	259	279	318	357	396	435	475	514	554
0.30	k	0	39	43	46	48	51	53	55	58	60	62	67	71	75	80	84	88
1.0	k	0	67	75	79	83	86	90	94	98	102	106	114	122	130	138	147	155
1.5	k	0	80	92	97	103	109	115	122	128	134	140	153	165	178	190	203	216
2.0	k	0	87	104	112	120	129	137	145	154	162	171	188	205	223	240	258	275
2.5	k	0	92	113	124	133	144	154	163	173	184	195	222	244	266	288	310	333
3.0	k	0	95	122	135	149	162	175	189	202	215	229	255	282	309	335	362	389
3.5	k	0	98	130	146	161	177	193	209	225	240	256	287	319	350	381	412	444
4.0	k	0	99	137	155	173	192	210	228	246	264	282	318	354	390	425	461	497
max	k	4.0	4.1	4.1	4.1	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3	4.3
max	m	138	157	176	196	215	234	254	274	293	313	332	372	411	451	491	530	570
0.35	k	0	37	42	45	47	49	52	54	57	59	61	66	71	76	80	84	88
1.0	k	0	69	77	82	86	90	94	98	102	106	110	118	126	134	142	150	158
1.5	k	0	85	97	103	109	115	121	127	133	139	145	157	170	182	195	207	220
2.0	k	0	94	110	118	126	133	143	151	159	168	176	195	210	227	244	261	279
2.5	k	0	100	121	131	142	152	163	173	184	195	206	227	249	271	292	314	336
3.0	k	0	104	129	142	155	168	181	194	207	220	234	260	286	313	339	365	392
3.5	k	0	106	137	152	168	183	199	214	229	245	260	291	322	353	384	415	446
4.0	k	0	108	144	161	179	197	215	233	250	268	286	321	357	393	428	464	499
max	k	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.4	4.5	4.5
max	m	109	148	168	188	208	228	247	267	287	307	347	387	427	467	506	546	586

Primer korišćenja tabele
(PBAB2 str 251)
korak 4

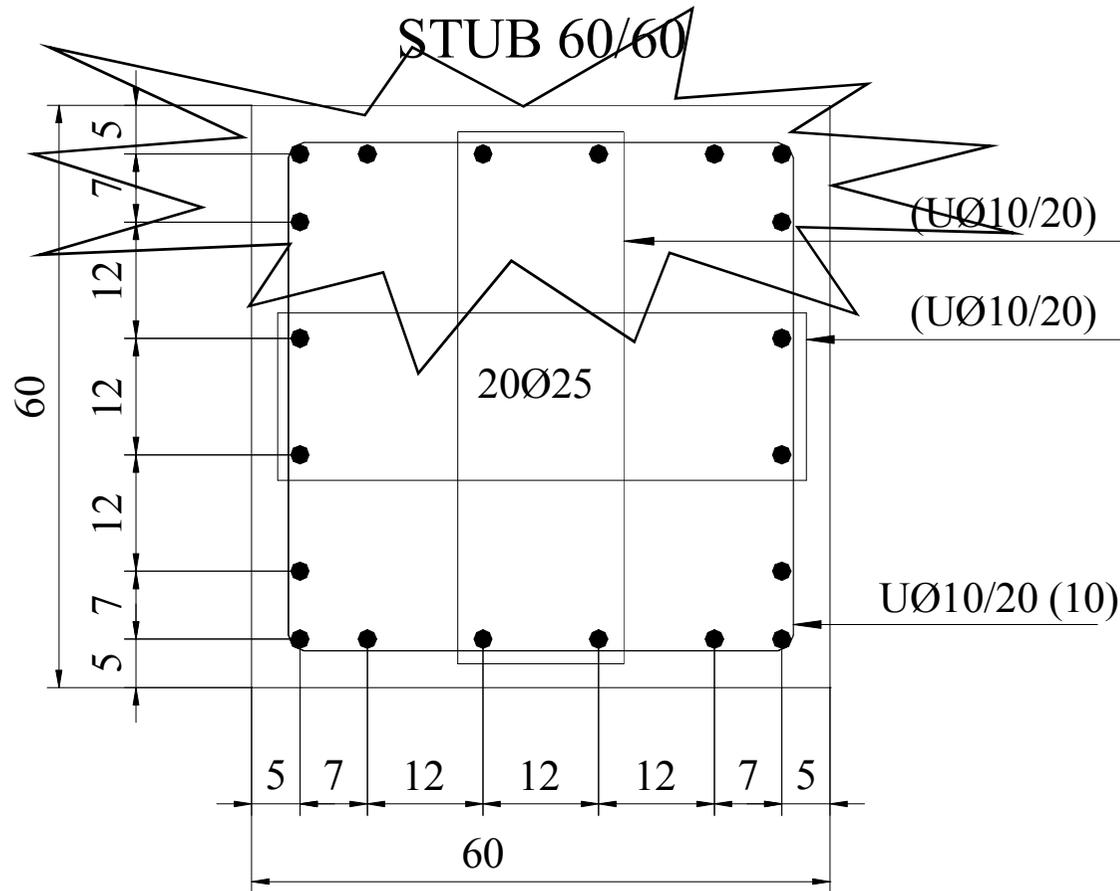
$\mu_2 = 0,209$
 $\mu_2 \cdot 10^3 = 209$
 $199 < 209 < 214$
 $\bar{\mu} = 0,333$

5

		k = Fa * S _{igv} / b * d * f _g																
		n * 10 ³ = 10 ³ * M _u / b * d * f _g																
n	k	.00	.10	.15	.20	.25	.30	.35	.40	.45	.50	.60	.70	.80	.90	1.00	1.10	1.20
0.00	0.5	0	8	12	15	18	21	24	27	30	33	36	43	48	53	58	63	68
	1.0	0	17	24	30	36	42	48	54	60	66	72	84	96	108	120	132	144
	1.5	0	25	35	45	54	63	72	80	88	97	112	128	143	158	172	187	201
	2.0	0	33	47	60	72	84	95	106	117	128	149	169	189	209	228	247	266
	2.5	0	41	58	74	90	104	118	132	146	159	185	210	235	259	283	307	330
	3.0	0	0	0	0	0	0	0	158	174	189	220	250	279	308	337	365	393
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	390	423	455	488
	max k	0	2,5	2,6	2,7	2,8	2,9	3,0	3,0	3,1	3,1	3,2	3,3	3,4	3,5	3,5	3,6	3,6
	max n	0	42	62	81	101	120	140	159	178	198	236	275	314	352	391	430	469
0.05	0.5	18	23	25	27	30	32	35	37	39	42	46	51	55	60	64	69	74
	1.0	20	32	37	43	48	53	59	64	69	74	83	93	103	112	122	131	140
	1.5	21	40	49	58	66	74	82	90	98	105	120	135	149	164	178	192	206
	2.0	23	45	56	67	75	84	92	100	108	116	126	136	146	156	166	176	186
	2.5	22	56	72	87	101	113	128	141	154	167	192	216	240	264	288	311	335
	3.0	0	0	0	0	118	134	150	166	182	197	227	256	285	313	342	370	398
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	328	361	394	427	459
	max k	2,6	2,8	2,9	3,0	3,1	3,1	3,2	3,2	3,3	3,3	3,4	3,5	3,5	3,6	3,6	3,7	3,7
	max n	22	61	80	100	119	138	157	177	196	215	254	292	331	370	408	447	486
0.10	0.5	29	33	35	37	39	41	43	47	49	53	57	63	67	71	75	79	83
	1.0	35	45	49	54	59	63	68	73	77	82	91	100	109	118	127	136	144
	1.5	37	54	62	69	77	84	92	99	106	113	128	142	156	170	184	197	211
	2.0	39	64	75	84	94	105	115	125	134	144	163	183	201	220	239	257	276
	2.5	40	70	84	98	111	124	137	150	162	174	199	223	246	270	293	316	339
	3.0	0	78	98	112	128	144	159	174	189	204	233	262	290	318	346	374	401
	3.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	267	300	333	366	398	430	463
	max k	2,9	3,0	3,1	3,2	3,2	3,3	3,3	3,4	3,4	3,5	3,6	3,6	3,7	3,7	3,8	3,8	3,8
	max n	41	79	98	117	136	155	174	194	213	232	270	309	348	387	425	464	504
0.15	0.5	36	40	42	44	46	47	49	51	53	55	59	63	67	71	75	79	83
	1.0	47	55	59	64	68	72	76	81	85	89	98	107	115	124	133	142	150
	1.5	51	66	73	80	87	94	100	107	114	121	135	148	162	175	189	202	216
	2.0	54	75	85	95	104	114	123	133	142	152	170	189	207	226	244	262	280
	2.5	56	83	96	109	121	134	146	158	170	182	209	232	255	278	298	321	343
	3.0	57	91	107	123	138	153	168	182	197	211	239	267	295	323	350	378	405
	3.5	0	0	0	0	0	0	189	206	223	239	273	305	338	370	402	434	466
	max k	3,1	3,3	3,3	3,4	3,4	3,5	3,5	3,6	3,6	3,7	3,7	3,8	3,8	3,9	3,9	3,9	3,9
	max n	58	96	114	133	152	171	191	210	229	248	287	325	364	403	442	481	520
0.20	0.5	40	44	46	48	50	52	53	55	57	59	63	67	71	75	79	83	87
	1.0	56	64	68	72	76	80	84	88	92	96	104	113	121	129	138	147	155
	1.5	63	76	82	89	95	102	109	115	122	128	141	154	168	181	194	207	220
	2.0	67	86	95	104	113	122	132	141	150	159	177	195	213	231	249	267	284
	2.5	70	95	107	119	130	142	154	165	177	188	211	234	257	280	302	325	347
	3.0	72	103	118	132	147	161	175	189	203	217	245	273	300	327	353	382	409
	3.5	0	111	128	146	163	179	196	213	229	245	278	310	342	374	406	437	469
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	419	456	492	528
	max k	3,4	3,5	3,6	3,6	3,7	3,7	3,7	3,8	3,8	3,8	3,9	3,9	4,0	4,0	4,0	4,1	4,1
	max n	73	111	130	149	168	187	206	225	244	264	302	341	380	419	459	498	537
0.25	0.5	40	45	47	49	51	53	56	58	60	62	66	70	74	78	82	86	90
	1.0	65	70	74	78	82	86	90	94	98	102	110	118	126	134	143	151	159
	1.5	73	85	91	97	103	109	116	122	128	134	147	160	173	186	199	212	225
	2.0	78	95	104	113	121	130	139	148	156	165	183	200	218	236	253	271	289
	2.5	82	105	116	127	139	150	161	172	184	195	217	239	262	284	306	329	351
	3.0	85	113	127	141	155	169	182	196	210	223	250	278	305	332	358	385	412
	3.5	87	121	138	154	170	187	203	219	235	251	283	315	346	378	409	441	472
	4.0	0	0	0	0	0	0	0	0	259	278	314	350	387	423	459	494	530
	max k	3,7	3,8	3,8	3,9	3,9	3,9	4,0	4,0	4,0	4,0	4,1	4,1	4,1	4,1	4,2	4,2	4,2
	max n	87	125	144	163	182	201	221	240	259	279	318	357	396	435	475	514	554
0.30	0.5	39	43	46	48	51	53	55	58	60	62	67	71	75	80	84	88	92
	1.0	67	75	79	83	86	90	94	98	102	106	114	122	130	138	147	155	163
	1.5	80	92	97	103	109	115	122	128	134	140	153	165	178	190	203	216	229
	2.0	87	104	112	120	129	137	145	154	162	171	188	205	223	240	258	275	292
	2.5	92	113	124	135	146	157	168	179	189	200	222	244	266	288	310	333	355
	3.0	95	122	135	149	162	175	189	202	215	229	255	282	309	335	362	389	415
	3.5	98	130	146	161	177	193	209	225	240	256	287	319	350	381	412	444	475
	4.0	99	137	155	173	192	210	228	246	264	282	318	354	390	425	461	497	533
	max k	4,0	4,1	4,1	4,1	4,1	4,2	4,2	4,2	4,2	4,2	4,3	4,3	4,3	4,3	4,3	4,3	4,3
	max n	99	138	157	176	196	215	234	254	274	293	333	372	411	451	491	530	570
0.35	0.5	37	42	45	47	49	52	54	57	59	61	66	71	76	80	85	89	93
	1.0	69	77	82	86	90	94	98	102	106	110	118	126	134	142	150	158	167
	1.5	85	97	103	109	115	121	127	133	139	145	157	170	182	195	207	220	233
	2.0	94	110	118	126	135	143	151	159	168	176	195	210	227	244	261	278	294
	2.5	100	121	131	142	152	163	173	184	195	206	227	249	271	292	314	336	358
	3.0	104	129	142	155	168	181	194	207	220	234	260	286	313	339	365	392	418
	3.5	106	137	152	166	183	199	215	229	245	260	291	322	353	384	415	446	477
	4.0	108	144	161	179	197	215	233	250	268	286	321	357	393	428	464	499	535
	max k	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,4	4,5	4,5
	max n	109	148	168	188	208	228	247	267	287	307	347	387	427	467	506	546	586

Primer korišćenja tabele
(PBAB2 str 251)
korak 5

252
 $M_2 = 0,228$
 $M_2 \times 10^3 = 228$
 $215 < 228 < 233$
 $\bar{k} = 0,336$



$$A_a/2 = 76.4/2 = 38.2 \text{ cm}^2$$

$$8\text{Ø}25 = 39.6 \text{ cm}^2$$