

$$T = F_y A_t$$

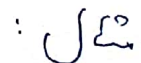
از حرف

$$\rightarrow A_c = A_t = \frac{A}{2}$$

✓ نند بایست = نند برینه شها
 $\rightarrow M_P = T x y_2 + C x y_1$

$$M_P = Z F_y \rightarrow Z = \frac{M_P}{F_y}$$

$$Z = A_2 y_2 + A_1 y_1$$



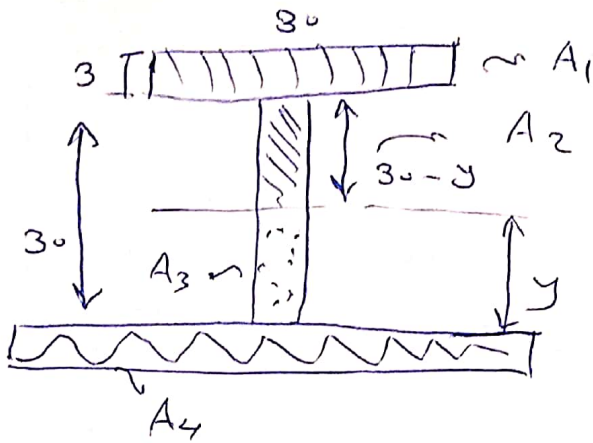
(۱) ابتدا باید محل کاخنی یعنی جایگاه

میتن متعلق بہ درست سادات اہل حق

۹۵

بہ اس فرض کہ جابی در میانہ ی جا

است: حل با این فرض مباح است پس می بینیم



تقاطع به چهار قسمت تقسیم شده
دو قسمت بالا A_1, A_2 (فشاری)
دو قسمت پایین A_3, A_4 (کششی)

$$A_1 = 30 \times 3 = 90$$

$$A_2 = (30 - y) \times 1$$

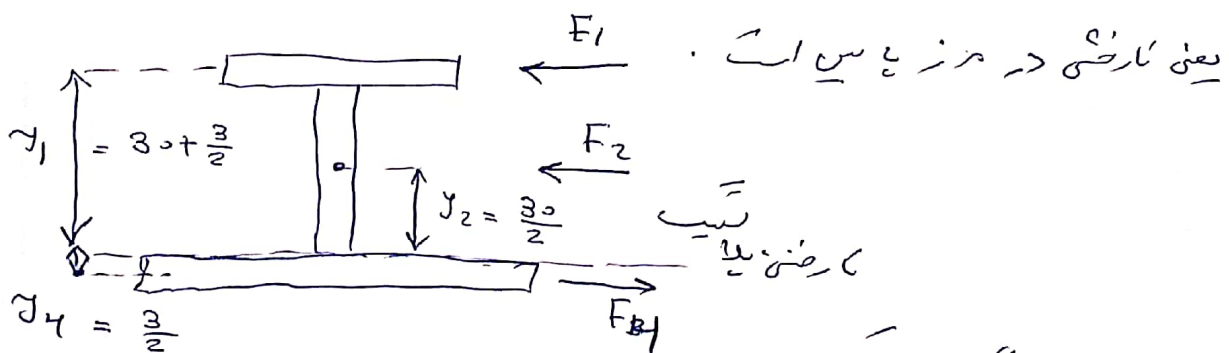
$$A_3 = y \times 1$$

$$A_4 = 3 \times 40 = 120$$

$$\rightarrow (A_1 + A_2) = A_3 + A_4$$

$$90 + 30 - y = y + 120$$

$$\rightarrow y = 0$$



② مرحله دوم باید نگرانی کنیم

بالای مرکز ثقل ← فشاری می‌شود. در سمت پایین مرکز ثقل ← کششی

$$F_1 \times A_1 \times F_y = 30 \times 3 \times F_y = 90 F_y$$

$$F_2 \times A_2 \times F_y = 30 \times 1 \times F_y = 30 F_y$$

$$F_3 = 0 \rightarrow \text{حذف شده}$$

$$F_4 \times A_4 \times F_y = 40 \times 3 \times F_y = 120 F_y$$

موقعیت هر کدام از نیروها F_1, F_2, F_4 در وسط است.

$$\begin{aligned} \rightarrow M_p &= F_1 \times y_1 + F_2 \times y_2 + F_4 \times y_4 \\ &= F_y \times (90 \times 31.5 + 30 \times \frac{30}{2} + 120 \times 1.5) \end{aligned}$$

$$M_p = 1575 F_y \rightarrow [2 = 1575]$$

$$M_u < \phi M_n$$

اعضای خمی!

✓ برای اعضای نادره I شکل حول محور ثقلی که مقطع آنرا فشرده باشد یعنی

$$\frac{b}{t_f} < 0.38 \sqrt{\frac{E}{F_y}}$$

$$\frac{h}{t_w} < 3.76 \sqrt{\frac{E}{F_y}}$$

$$b = \frac{b_f}{2}$$

تذکره:

h همان (h-2c) در جدول استال

است برای مقاطع فشرده و برای مقاطع کشیده h فاصله خالص بین حدی است.

$$M_u < \phi M_n$$

✓

$$M_n = ?$$

① اگر $L_b < L_p = 1.76 r_y \times \sqrt{\frac{E}{F_y}} \rightarrow M_n = Z F_y$

② اگر $L_p < L_b < L_r$

$$\left(L_r \approx 0.7 r_{ts} \times \sqrt{\frac{E}{0.7 F_y}} \right)$$

$$M_n = C_b \times \left[M_p - (M_p - 0.7 F_y S_x) \left(\frac{L_b - L_p}{L_r - L_p} \right) \right] < M_p$$

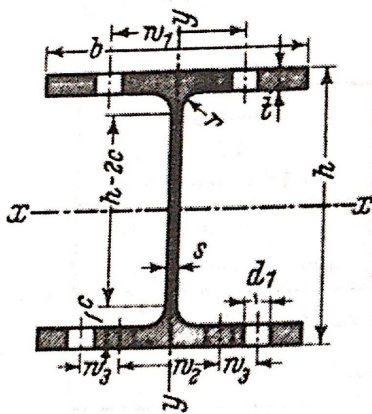
③ اگر $L_b > L_r \rightarrow M_n = F_{cr} \times S_x$

$$F_{cr} = C_b \frac{\pi^2 E}{\left(\frac{L_b}{r_{ts}} \right)^2}$$

در تیرهای
۳۰۰ تا ۳۰۰
۳۰۰ = b

تیر آهن عریض I

ردیف - I PB



$b = h$ در تیرهای تا ۳۰۰
 $b = ۳۰۰$ م در تیرهای ۳۰۰ به بالا

طول استاندارد
در پروفیل‌هایی با ارتفاع کمتر از ۳۰۰ میلیمتر ۸ تا ۱۶ متر
از ۳۰۰ میلیمتر به بالا ۸ تا ۱۸ متر

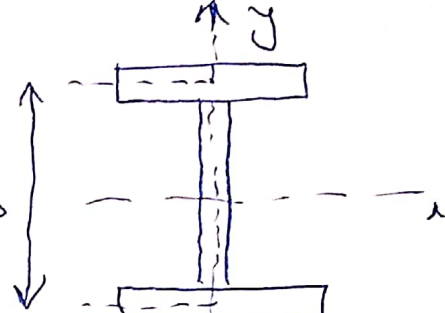
$I_x = J_x$
 $I_y = J_y$

S_x
را در صفحه ۳۱ ملاحظه کنید

علامت اختصاری	اندازه به میلیمتر برای							F cm ²	G kg/m	برای محور خمشی						سوراخ‌های لبه طبق دین ۹۹۷ انتشار اکتبر ۱۹۷۰			
	h	b	s	t	r	c	h-2c			J_x cm ⁴	W_x cm ³	i_x cm	J_y cm ⁴	W_y cm ³	i_y cm	d_1 mm	w_1 mm	w_2 mm	w_3 mm

$$r_{ts} = \frac{\sqrt{I_y C_w}}{S_x} = \frac{I_y h_o}{2 S_x}$$

(فاصله دپ بال، دپ)



$S_x = \frac{I_x}{(d/2)}$ دایکچر (چپ) ناسم اس تقطع الایک است که در جدول
استال با W_y و W_x نشان داده است

تحلیل سازه، تعیین ندرستی
در دپ دهانه، رکن دهانه، نایز
 M_D, M_L, M_E

حالت طام :

①

$$\left\{ \begin{array}{l} M_{u1} = 1.4 M_D \\ M_{u2} = 1.2 M_D + 1.6 M_L \\ M_{u3} = 1.2 M_D + M_L + M_E \end{array} \right.$$

رکن دهانه

$$\left\{ \begin{array}{l} M_{u4} = 1.4 M_D \\ M_{u5} = 1.2 M_D + 1.6 M_L \\ M_{u6} = 1.2 M_D + M_L + M_E \end{array} \right.$$

$$\rightarrow M_u = \max(M_{u1}, M_{u2}, \dots, M_{u6})$$

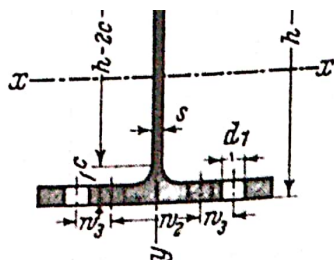
②

$$M_u < \phi M_n = \phi Z F_y$$

$$\rightarrow \frac{M_u}{0.9 F_y} < Z \rightarrow$$

این بریم سطح جدول استال $S = \frac{Z}{2}$ را حساب کنیم و بریم صفحه ۳۱
ستون مربوط و تقطع را انتخاب کنیم

IPE					IPEO 9 IPEV					IPBS					
بروفیل	Sx	Sx	JD	CM	بروفیل	Sx	Sx	JD	CM	بروفیل	z	Sx	Sx	JD	Cy
	cm ³	cm	cm ⁴	cm ⁶		cm ³	cm	cm ⁴	cm ⁶		mm	cm ³	cm	cm ⁴	cm ⁶
80	11,6	6,90	0,700	118	180	94,6	15,9	6,78	8740	360/380	14	1800	32,4	374	580000
100	19,7	8,68	1,21	351	200	125	17,7	9,49	15570		14,8	1780	32,5	448	840000
120	30,4	10,5	1,74	890	220	161	19,5	12,3	26790		17,1	2110	32,9	697	783000
140	44,2	12,3	2,45	1980	240	205	21,3	17,3	43680		19,4	2440	33,3	1020	930500
160	61,9	14,0	3,62	3960	270	287	24,2	25,0	87640		21,7	2770	33,8	1440	1088000
180	83,2	15,8	4,81	7430	300	372	26,9	31,2	157700		24	3130	34,2	1970	1285000
200	110	17,6	7,01	12990	330	471	29,5	42,3	245700	500/350	12	2230	44,4	349	860000
220	143	19,4	9,10	22670	360	593	32,1	58,0	380300		14,5	2740	44,9	613	1114000
240	183	21,2	12,9	37390	400	751	35,6	73,4	587600		21	4040	46,0	1780	1778000
270	242	23,9	16,0	70580	450	841	35,8	99,4	670300	600/350	13	3010	53,2	449	1401000
300	314	26,6	20,2	125900	500	1020	40,0	109	997600		15,5	3640	53,7	759	1741000
330	402	29,3	28,3	199100	550	1150	40,2	150	1158000		21	4970	54,6	1780	2508000
360	510	31,9	37,5	313600	600	1310	44,2	144	1548000	700/380	14,5	4210	62,1	618	2671000
400	654	35,4	51,3	490000	650	1580	44,6	244	1961000		17	5020	62,6	1010	3265000
450	851	39,7	67,2	791000	700	1630	48,5	188	2302000		21	6350	63,4	1930	4313000
500	1100	43,9	89,6	1249000	750	2100	48,7	382	3095000	1000/400	16,5	7870	88,1	1020	7489000
550	1390	48,2	124	1884000	800	2240	52,9	319	3860000		19	9160	88,6	1570	8921000
600	1760	52,4	166	2846000	850	2660	53,2	514	4813000		21	10220	89,0	2130	10150000



طول استاندارد
در پروفیل‌هایی با ارتفاع کمتر از ۳۰۰ میلیمتر ۸ تا ۱۶ متر
از ۳۰۰ میلیمتر به بالا ۸ تا ۱۸ متر

$$I_x = J_x$$

$$I_y = J_y$$

نکات: $I_x = J_x$ و $I_y = J_y$ برای محاسبه گشتاور خمشی

S_x راد در صفحه ۳۱ ملاحظه کنید

علامه اختصاری	اندازه به میلیمتر برای							F cm ²	G kg/m	برای محور خمشی							سوراخ‌های لبه طبق دین ۹۹۷ انتشار اکتبر ۱۹۷۰			
	h	b	s	t	r	c	h-2c			J_x cm ⁴	W_x cm ³	i_x cm	J_y cm ⁴	W_y cm ³	i_y cm	d_1 mm	w_1 mm	w_2 mm	w_3 mm	
IPB	ردیف IPB (گرم غلطک خورده) طبق دین ۱۰۲۵ برک ۲ انتشار اکتبر ۱۹۶۳																			
HE-B	ردیف IPB معادل نرم اروپائی (HE-B) ۶۲ - ۵۳ است																			
100	100	100	6	10	12	22	56	26,0	20,4	450	89,9	4,16	167	33,5	2,53	13	56	-	-	
120	120	120	6,5	11	12	23	74	34,0	26,7	884	144	5,04	318	52,9	3,06	17	66	-	-	
140	140	140	7	12	12	24	92	43,0	33,7	1 510	216	5,93	550	78,5	3,58	21	76	-	-	
160	160	160	8	13	15	28	104	54,3	42,6	2 490	311	6,78	889	111	4,05	23	86	-	-	
180	180	180	8,5	14	15	29	122	65,3	51,2	3 830	426	7,86	1 360	151	4,57	25	100	-	-	
200	200	200	9	15	18	33	134	78,1	61,3	5 700	570	8,54	2 000	200	5,07	26	110	-	-	
220	220	220	9,5	16	18	34	152	91,0	71,5	8 090	736	9,43	2 840	258	5,59	26	120	-	-	
240	240	240	10	17	21	38	164	106	83,2	11 260	938	10,3	3 920	327	6,08	26	96	35	-	
260	260	260	10	17,5	24	41,5	177	118	93,0	14 920	1 150	11,2	5 130	395	6,58	26	106	40	-	
280	280	280	10,5	18	24	42	196	131	103	19 270	1 380	12,1	6 590	471	7,09	26	110	45	-	
300	300	300	11	19	27	46	208	149	117	25 170	1 680	13,0	8 560	571	7,58	28	120	45	-	
320	320	300	11,5	20,5	27	47,5	225	161	127	30 820	1 930	13,8	9 240	616	7,57	28	120	45	-	
340	340	300	12	21,5	27	48,5	243	171	134	36 660	2 160	14,6	9 690	646	7,53	28	120	45	-	
360	360	300	12,5	22,5	27	49,5	251	181	142	43 190	2 400	15,5	10 140	676	7,49	28	120	45	-	
400	400	300	13,5	24	27	51	298	198	155	57 680	2 880	17,1	10 820	721	7,40	28	120	45	-	
450	450	300	14	26	27	53	344	218	171	79 890	3 550	19,1	11 720	781	7,33	28	120	45	-	
500	500	300	14,5	28	27	55	390	239	187	107 200	4 290	21,2	12 620	842	7,27	28	120	45	-	
550	550	300	15	29	27	56	438	254	199	136 700	4 970	23,2	13 080	872	7,17	28	120	45	-	
600	600	300	15,5	30	27	57	486	270	212	171 000	5 700	25,2	13 530	902	7,08	28	120	45	-	
650	650	300	16	31	27	58	534	286	225	210 600	6 480	27,1	13 980	932	6,99	28	120	45	-	
700	700	300	17	32	27	59	582	306	241	256 900	7 340	29,0	14 440	963	6,87	28	126	45	-	
800	800	300	17,5	33	30	63	674	334	262	359 100	8 980	32,8	14 900	994	6,68	28	130	40	-	
900	900	300	18,5	35	30	65	770	371	291	494 100	10 980	36,5	15 820	1050	6,53	28	130	40	-	
1000	1000	300	19	36	30	66	868	400	314	644 700	12 880	40,1	16 280	1090	6,38	28	130	40	-	

سینہ بدستوع (مائی بسترہ) کنٹرل کمیٹی ہوتی ہے

کسترن کے سر پر فوس (ایف)

$l_p = 1.76 \sqrt{\frac{E}{E_y}}$
 کا منحنی معلوم کیا گیا ہے۔

$$l_r = r_{ts} \sqrt{\frac{E}{0.7F_y}}$$

$$r_{ts} = \frac{I_s h_o}{2 S_{\mu}}$$

۳۱. اشتغال مسافرات S_n همان W_n در جدول اشتغال است

$\rho_b = ?$

در صورت $\frac{1}{2}$ کوه کینه

در صورت سلبه قوس کشیده
مثلاً اگر گفته که در یک دهانه یک تکیه ۶۰ جانبداریم
یعنی بدولت تکیه ۶۰ جانبدارت
کل طول تیر

$$\sim M_n = M_p \quad \leftarrow \ell < \ell_p$$

← حال

$$M_n = C_p [M_p - (\quad)] \leftarrow l_p < l_k < l_r$$

$$M_n = F_{cr} S_n \quad l_r < l$$

بنابرین M_n عین ه شود (اگر چه در حجم یا لوم باشد با n ط

رائز حجاب (نیز)

از $M_u < \Phi M_n$ \longrightarrow OK