0 فصل نهم تنش در تیرها بخش دوم - مقاومت مصالح M_{z}

هدف های رفتاری پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می رود بتواند: ۱- تنش خمشی را در تیرها بشناسد. ۲- تنش خمشی حداکثر در هر مقطع از تیر با مقاطع متقارن را با بار متمرکز محاسبه کند. ۳- حداکثر تنش خمشی تیرها با مقاطع متقارن را با بار متمرکز به دست آورد. ۴- شماره مقطع مورد نیاز تیرها تحت بار متمرکز را به کمک رابطهٔ خمش، با استفاده از پروفیل های استاندارد تک یا دوبل به دست آورد.

۱-۹ تنش خمشی در تیرها با مقطع متقارن

می گردد.

149

شکا ۹

در شکل (۹–۱) تیر با بارگذاری نشان داده شده، به صورت شکل (۹–۲) خم



مرب ۲-۹ شکل ۲-۹

ملاحظه می شود که تارهای تحتانی تیر کشیده شده و تارهای فوقانی آن فشرده می شود بنابراین در هر مقطع این تیر، ناحیه تحتانی دارای تنش کششی و ناحیه فوقانی دارای تنش فشاری می باشد که به تنش های مذکور تنش های خمشی گفته می شود.

حداکثر تنشهای کششی (σ_t) و فشاری (σ_c) ایجادشده در مقطع تیر مطابق شکل (۳-۹) بهترتیب در تارهای تحتانی و فوقانی خواهد بود.



مقدار این تنشها از رابطهٔ (۹–۱) محاسبه می گردد که به رابطهٔ خمش معروف است:

$$\sigma = \frac{MC}{I} \qquad (1-9)$$

۱-۱-۹ تنش های خمشی حداکثر در تیر

رابطهٔ (۹–۱) مقادیر حداکثر تنش کششی یا فشاری (σ_{max})در هر مقطع دلخواه از تیر را تعیین می کند.

برای محاسبه حداکثر تنش کششی یا فشاری در طول تیر لازم است در رابطه (۱-۹) لنگر خمشی حداکثر تیر (M_{max}) را از نمودار لنگر خمشی تیر جایگزین نمائیم. یعنی:

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}C}{I} \qquad (1-4)$$







با استخراج مشخصات ۱۸ IPE از جداول پیوست خواهیم داشت:

$$IPE IA \begin{cases} I_x = 10\% cm^{e} = 10\% (10\% cm^{e}) cm^{e} \\ C = \frac{h}{\gamma} = \frac{14}{\gamma} = 9 \cdot mm \end{cases}$$

$$\sigma = \frac{76 \times 1.^{e} \times 9}{10\% \times 1.^{0}} \Longrightarrow \boxed{\sigma = 10\% / 60 \text{ MPa}}$$

$$\sigma = \frac{76 \times 1.^{e} \times 9}{10\% \times 1.^{0}} \Longrightarrow \boxed{\sigma = 10\% / 60 \text{ MPa}}$$

$$results on the end of the end o$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}C}{I_x} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{\frac{\frac{97}{\Delta \times 1} \cdot \frac{9}{2} \times 9}{187 \times 1} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{\frac{97}{\Delta \times 1} \cdot \frac{9}{2} \times 9}{\sigma_{\max} = \frac{97}{2} \times 10^{-1} \times 10^{-1}} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{97}{2} \times 10^{-1} \times 1$$

۲-۹ تنش برشی متوسط تیرهای با مقطع I شکل (مطالعه آزاد) در فصل پنجم با نمودارهای نیروی برشی (V) و لنگر خمشی (M) تیرها آشنا شدیم. بر اساس این نمودارها، هر نقطه از تیر دارای مقدار معینی نیروی برشی و لنگر خمشی می باشد. تیرها باید مقادیر حداکثر نیروی برشی (V_{max})و لنگر خمشی (M_{max}) ایجادشده را تحمل نمایند. در تیرهای I شکل، جان تیر سهم بیشتری در تحمل نیروهای برشی دارد بنابراین برای

محاسبهٔ تنش برشی در تیرها، در رابطهٔ ($\frac{V}{A}$) که در فصل هشتم آمده است، سطح جان تیر را قرار می دهیم.

لذا تنش برشی متوسط $(au_{
m ave})$ در تیرها از رابطهٔ (۹–۳) بهدست می آید.

$$au_{ave} = rac{V}{A_w}$$
 (۳-۹)
که A_w مطابق شکل (۴-۹) برابر است با:
 $A_w = h.t_w$ (۴-۹)

در این رابطه:

(h) ارتفاع مقطع تیرآهن و (t_w) ضخامت جانِ تیر میباشد که از جداول مربوطه استخراج میگردد.

برای محاسبهٔ تنش برشی حداکثر (au_{max}) در تیر باید به جای ${f V}$ در رابطهٔ (۳–۹) از ${f V}_{max}$ استفاده شود.







۳-۹
 تعیین شمارهٔ مقطع تیر فولادی با استفاده از
 تنش خمشی ماکزیمم تحت بار متمرکز

به طور کلی طراحی تیر یعنی تعیین مشخصات مقطع مورد نیاز با توجه به بارهای وارده و کنترل های لازم مانند کنترل تنش برشی حداکثر، کنترل تغییر شکل و . . . که با استفاده از آئین نامه های مربوطه انجام می گیرد.

در این قسمت با روش تعیین شماره مقطع مورد نیاز تیر فولادی با استفاده از رابطهٔ (۲-۹) آشنا می شوید و کنترل های لازم را در مقاطع بالاتر فرا خواهید گرفت.

تنش خمشی حداکثر تیر که عموماً تعیین کننده شماره مقطع مورد نیاز آن می باشد از رابطهٔ (۹–۲) بهدست می آید.

به طور کلی تنش ایجاد شده در هر مصالحی نباید از مقدار معینی تجاوز نماید که این مقدار تنش معین را تنش مجاز مصالح مورد نظر می نامند.

مقدار تنش مجاز توسط آئیننامههای مربوطه مشخص شده و با نماد ^סall نشان داده می شود. در این کتاب مقدار تنش مجاز مصالح فولادی در خمش معادل ۱۴۴ MPa در نظر گرفته شده است.^۱

بنابراین تنش خمشی حداکثر در تیرهای فولادی نباید از ۱۴۴ MPa تجاوز نماید در نتیجه رابطهٔ (۹–۲) به صورت زیر در خواهد آمد.

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max} \cdot C}{I_x} \le 1\% \text{ MPa}$$

$$\text{importance} in \text{ importance} in \text{ imp$$

۱- مقدار تنش مجاز به عوامل مختلفی بستگی دارد که به منظور سادگی و پرهیز از طولانی شدن بحث به طور خلاصه آنرا معادل ۱۴۴ MPa در نظر میگیریم. «به مقدار S_x حاصل از رابطهٔ (۹–۴) اساس مقطع لازم گویند.» بنابراین برای تعیین شمارهٔ مقطع تیر با استفاده از رابطهٔ (۹–۴) اساس مقطع لازم تیر، محاسبه شده و از جداول پروفیل های ساختمانی می توان شمارهٔ مقطع مورد نیاز را که دارای اساس مقطعی معادل یا بزرگ تر از مقدار محاسبه شده از رابطهٔ فوق می باشد، استخراج می شود.

) مثال '

کنترل نمائید در مثال (۱) آیا با توجه به تنش مجاز خمشی تیر که معادل ۱۴۴ MPa میباشد تیرآهن IPE ۱۸ جوابگوی بار وارده میباشد یا خیر و در صورت لزوم مقطع مورد نیاز را تعیین نمائید. حل: تنش خمشی ماکزیمم در مثال (۱) برابر م $\sigma_{\max} = 478/14~{
m MPa}$ محاسبه شده که بزرگ تر از تنش مجاز خمشی یعنی $\sigma_{
m all} = 144 \; {
m MPa}$ میباشد بنابراین IPE ۱۸ جوابگوی بار وارده نمي باشد. بنابراين بايد اساس مقطع مورد نياز را محاسبه نمائيم. با توجه به رابطهٔ (۹–۴) خواهيم $S_{x_{k_{i}}} \ge \frac{M_{max}}{v_{i}}$ داشت: $\Rightarrow S_{x_{e};y} = \frac{\mathfrak{F} \mathfrak{r} / \Delta \times \mathfrak{l} \cdot \mathfrak{r}}{\mathfrak{l} \mathfrak{r}} = \mathfrak{F} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \operatorname{r} \mathfrak{r} \operatorname{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r}$ \Rightarrow S_x = ۴۳۴/۰۳ cm^r \Rightarrow IPE از جدول \Rightarrow IPE \Rightarrow IPE r. $S_{x} = \Delta \Delta Y \ cm^{r} > FTF/.T$ بنابراین برای این که تنش خمشی ماکزیمم تیر از حد مجاز تجاوز نکند باید مقطع آن حداقل PE ۳۰ باشد. چنان چه بخواهیم از تیرآهن دوبل به عنوان تیر فوق استفاده نمائیم. کافیاست اساس مقطع لازم را نصف نموده و بر اساس آن شمارهٔ مقطع مورد نیاز را از جدول استخراج و به صورت دوبل مورد استفاده قرار دهیم. خواهیم داشت:

$$S_{x} = \frac{4\pi \frac{7}{7} - \frac{7}{7}}{7} \leq \frac{1}{7} \leq \frac{1}{7} \leq 107 + 7 \text{ cm}^{7}}{7}$$

$$\Rightarrow IPE = 1 \times 10^{7} \text{ J} = 1 \times 10^{7} \text{ J} = 1 \times 10^{7} \text{ cm}^{7}$$

$$\Rightarrow IPE = 1 \times 10^{7} \text{ J} = 1 \times 10^{7} \text{ cm}^{7}$$

خلاصهٔ فصل • در اثر خمش در تیر، تنش های کششی و فشاری ایجاد می شود. • مقادیر تنش خمشی حداکثر در هر مقطع از تیر در تارهای فوقانی و تحتانی از رابطهٔ زیر محاسبه می شود. $\sigma = \frac{MC}{I}$ • تنش خمشی حداکثر تیر از رابطهٔ زیر بهدست می آید. $\sigma_{max} = \frac{M_{max}C}{I}$ • تنش مجاز خمشی تیرهای فولادی برابر ۱۴۴ MPa در نظر گرفته می شود. $\sigma_{all} = ۱۴۴ MPa$

• برای تعیین اساس مقطع تیرآهن لازم از رابطهٔ زیر استفاده می شود.

$$S_x \ge \frac{M_{max}}{166}$$





ضميمه:

جداول مشخصات نيم رخ هاى فولادى



نيمرخ نيم پهن IPE																	
x –	A= سطح مقطع G= وزن واحد طول l= ممان اینرسی S= اساس مقطع i= شعاع ژیراسیون																
TDE	h	b	s	t	r	С	h-2c	Α	G	I _x	Sx	i _x	l _y	Sy	i _y	a 1	r _T
	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm ⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm ³	cm	mm	mm
80	80	46	3.8	5.2	5	10.2	59	7.64	6	80.1	20	3.24	8.49	3.69	1.05	63	12.2
100	100	55	4.1	5.7	7	12.7	74	10.3	8.1	171	34.2	4.07	15.9	5.79	1.24	79	14.6
120	120	64	4.4	6.3	7	13.3	93	13.2	10.4	318	53	4.9	27.7	8.65	1.45	96	16.9
140	140	73	4.7	6.9	7	13.9	112	16.4	12.9	541	77.3	5.74	44.9	12.3	1.65	112	19.3
160	160	82	5	7.4	9	16.4	127	20.1	15.8	869	109	6.58	68.3	16.7	1.84	129	21.7
180	180	91	5.3	8	9	17	146	23.9	18.8	1320	146	7.42	101	22.2	2.06	145	24
200	200	100	5.6	8.5	12	20.5	159	28.5	22.4	1940	194	8.26	142	28.5	2.24	162	26.4
220	220	110	5.9	9.2	12	21.2	177	33.4	26.2	2770	252	9.11	205	37.3	2.48	179	29.1
240	240	120	6.2	9.8	15	24.8	190	39.1	30.7	3890	324	9.97	284	47.3	2.6	196	31.8
270	270	135	6.6	10.2	15	25.2	219	45.9	36.1	5790	429	11.2	420	62.2	3.02	220	35.6
300	300	150	7.1	10.7	15	25.7	248	53.8	42.2	8360	557	12.5	604	80.5	3.35	245	39.5
330	330	160	7.5	11.5	18	29.5	271	62.6	49.1	11770	713	13.7	788	98.5	3.55	270	42.1
360	360	170	8	12.7	18	30.7	298	72.7	57.1	16270	904	15	1040	123	3.79	294	44.7
400	400	180	8.6	13.5	21	34.5	331	84.5	66.3	23130	1160	16.5	1320	146	3.95	326	47.1
450	450	190	9.4	14.6	21	35.6	378	98.8	77.6	33740	1500	18.5	1680	176	4.12	365	49.4
500	500	200	10.2	16	21	37	426	116	90.7	48200	1930	20.4	2140	214	4.31	404	51.8
550	550	210	11.1	17.2	24	41.2	467	134	106	67120	2440	22.3	2670	254	4.45	442	54
600	600	220	12	19	24	43	514	156	122	92080	3070	24.3	3390	308	4.66	481	56.5



Cast IPE نیمرخ نیم پهن لانه زنبوری شده A = سطح مقطع A = سطح مقطع G = وزن واحد طول I = ممان اینرسی C = L = C													
H = 1.5 h													
Cast IPE mm mm mm mm cm ² kg/m cm ⁴ cm ³ cm ²	cm ⁴	cm ³											
120 80 120 3.8 5.2 9.16 0.718 206 34.3 6.12	189	31.6											
150 100 150 4.1 5.7 12.4 1.21 437 58.2 8.25	403	53.7											
180 120 180 4.4 6.3 15.8 1.86 809 89.9 10.6	746	82.8											
210 140 210 4.7 6.9 19.7 2.7 1370 131 13.1	1270	121											
240 160 240 5 7.4 24.1 3.78 2200 184 16.1	2030	169											
270 180 270 5.3 8 28.7 5.06 3330 247 19.1	3070	228											
300 200 300 5.6 8.5 34.1 6.7 4910 327 22.9	4540	302											
<u>330 220 330 5.9 9.2 39.9 8.63 6990 423 26.9</u>	6460	392											
<u>360 240 360 6.2 9.8 46.5 11 9790 544 31.7</u>	9070	504											
405 270 405 6.6 10.2 54.8 14.6 14550 719 37	13470	665											
	19410	863											
495 330 495 7.5 11.5 75 24.3 29580 1200 50.2	27330	1100											
540 360 540 8 12.7 87.1 30.8 40890 1510 58.3	37780	1400											
000 400 600 8.6 13.5 102 39.7 58290 1940 67.3	53700	1790											
	111000	2320											
	155700	2900											
900 600 900 12 19 192 110 235300 5230 120	213700	4750											

- 0

-)•

		,	,				UN	نی P	ح ناودا	نيمرخ								
X -	- Circ		t t s		fa - x								Ċ	مقطع حد طوا ینرسی مقطع یراسیور	سطح و وزن وا ممان ا اساس شعاع ژ	=A =G =I =S =i		
	h	b	s	t=r1	r ₂	С	h-2c	Α	G	I _x	S _x	i _x	I _y	Sy	i _y	e _y	x _M	a 1
UNP	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm ⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm ³	cm	cm	cm	mm
30x15	30	15	4	4.5	2	9	12	2.21	1.74	2.53	1.69	1.07	0.38	0.39	0.42	0.52	0.74	
30	30	33	5	7	3.5	14.5	1	5.44	4.27	6.39	4.26	1.08	5.33	2.68	0.99	1.31	2.22	
40x20	40	20	5	5.5	2.5	11	18	3.66	2.87	7.58	3.79	1.44	1.14	0.86	0.56	0.67	1.01	
40	40	35	5	7	3.5	14.5	11	6.21	4.87	14.1	7.05	1.5	6.68	3.08	1.04	1.33	2.32	
50x25	50	25	5	6	3	12.5	25	4.92	3.86	16.8	6.73	1.85	2.49	1.48	0.71	0.81	1.34	
50	50	38	5	7	3.5	15	20	7.12	5.59	26.4	10.6	1.92	9.12	3.75	1.13	1.37	2.47	4
60	60	30	6	6	3	12.5	35	6.46	5.07	31.6	10.5	2.21	4.51	2.16	0.84	0.91	1.5	
65	65	42	5.5	7.5	4	16	33	9.03	7.09	57.5	17.7	2.52	14.1	5.07	1.25	1.42	2.6	16
80	80	45	6	8	4	17	47	11	8.64	106	26.5	3.1	19.4	6.36	1.33	1.45	2.67	28
100	100	50	6	8.5	4.5	18	64	13.5	10.6	206	41.2	3.91	29.3	8.49	1.47	1.55	2.93	42
120	120	55	7	9	4.5	19	82	17	13.4	364	60.7	4.62	43.2	11.1	1.59	1.6	3.03	56
140	140	60	7	10	5	21	97	20.4	16	605	86.4	5.45	62.7	14.8	1.75	1.75	3.37	70
160	160	65	7.5	10.5	5.5	22.5	116	24	18.8	925	116	6.21	85.3	18.3	1.89	1.84	3.56	82
180	180	70	8	11	5.5	23.5	133	28	22	1350	150	6.95	114	22.4	2.02	1.92	3.75	96
200	200	/5	8.5	11.5	6	24.5	151	32.2	25.3	1910	191	1.1	148	27	2.14	2.01	3.94	108
220	220	80	9	12.5	6.5	26.5	166	37.4	29.4	26900	245	8.48	197	33.6	2.3	2.14	4.2	122
240	240	85	9.5	13	0.5	28	185	42.3	33.2	3600	300	9.22	248	39.6	2.42	2.23	4.39	134
260	260	90	10	14	7 5	30	201	48.3	37.9	4820	3/1	9.99	317	41.1	2.56	2.30	4.00	146
200	200	90	10	10	C.1 0	32	210	50.5	41.0	028U	448 525	10.9	399 40F	57.2 67.9	2.14	2.03	5.02	174
320	320	100	14	17.5	8 75	37	232	75.9	+0.2	10870	670	12.1	507	80.6	2.9	2.1	1 82	182
350	350	100	14	16	0.70	34	283	77.3	60.6	12840	734	12.1	570	75	2.01	2.0	4.02	204
380	380	102	13.5	16	8	33.5	200	80.4	63.1	15760	820	14	615	78.7	2.12	2.7	4.58	207
400	400	110	14	18	9	38	325	91.5	71.8	20350	1020	14.9	846	102	3.04	2.65	5.11	240



نیمرخ نبشی با بال مساوی Angle Equal Leg															
A= سطح مقطح B= وزن واحد طول I= ممان اینرسی I= ممان اینرسی S= اساس مقطح i= شعاع ژیراسیون															
a X s	r ₁	r ₂	Α	G	е	w	v ₁	l _x =l _y	S _x =S _y	i _x =i _y	Jξ	i _ξ	Jη	Wη	ί _η
mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm	cm	cm	cm⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm	cm	cm ³	cm
20 X 3	3.5	2	1.12	0.88	0.6	1.41	0.85	0.39	0.28	0.59	0.62	0.74	0.15	0.18	0.37
20 X 4	3.5	2	1.45	1.14	0.64	1.41	0.9	0.48	0.35	0.58	0.77	0.73	0.19	0.21	0.36
25 X 3	3.5	2	1.42	1.12	0.73	1.77	1.03	0.79	0.45	0.75	1.27	0.95	0.31	0.3	0.47
25 X 4	3.5	2	1.85	1.45	0.76	1.77	1.08	1.01	0.58	0.74	1.61	0.93	0.4	0.37	0.47
25 X 5	3.5	2	2.26	1.77	0.8	1.77	1.13	1.18	0.69	0.72	1.87	0.91	0.5	0.44	0.47
30 X 3	5	2.5	1.74	1.36	0.84	2.12	1.18	1.41	0.65	0.9	2.24	1.14	0.57	0.48	0.57
30 X 4	5	2.5	2.27	1.78	0.89	2.12	1.24	1.81	0.86	0.89	2.85	1.12	0.76	0.61	0.58
30 X 5	5	2.5	2.78	2.18	0.92	2.12	1.3	2.16	1.04	0.88	3.41	1.11	0.91	0.7	0.57
35 X 3	5	2.5	2.04	1.6	0.96	2.47	1.36	2.29	0.9	1.06	3.63	1.34	0.95	0.7	0.68
35 X 4	5	2.5	2.67	2.1	1	2.47	1.41	2.96	1.18	1.05	4.68	1.33	1.24	0.88	0.68
35 X 5	5	2.5	3.28	2.57	1.04	2.47	1.47	3.50	1.45	1.04	5.63	1.31	1.49	1.01	0.67
30 X 0	5	2.0	3.07	3.04	1.00	2.47	1.53	4.14	1.71	1.04	0.0	1.5	1.77	1.10	0.00
40 X 3	6	3	2.35	2.42	1.07	2.03	1.52	J.45	1.10	1.21	7.00	1.52	1.44	1 18	0.78
40 X 5	6	3	3.79	2.42	1.12	2.00	1.50	5.43	1.00	1.2	8.64	1.52	2.22	1.10	0.70
40 X 6	6	3	4 48	3.52	12	2.83	1.04	6.33	2.26	1 19	9.98	1 49	2.67	1.57	0.77
45 X 4	7	3.5	3.49	2.74	1.23	3.18	1.75	6.43	1.97	1.36	10.2	1.71	2.68	1.53	0.88
45 X 5	7	3.5	4.3	3.38	1.28	3.18	1.81	7.83	2.43	1.35	12.4	1.7	3.25	1.8	0.87
45 X 6	7	3.5	5.09	4	1.32	3.18	1.87	9.16	2.88	1.34	14.5	1.69	3.83	2.05	0.87
45 X 7	7	3.5	5.86	4.6	1.36	3.18	1.92	10.4	3.31	1.33	16.4	1.67	4.39	2.29	0.87
50 X 4	7	3.5	3.89	3.06	1.36	3.54	1.92	8.97	2.46	1.52	14.2	1.91	3.73	1.94	0.98
50 X 5	7	3.5	4.8	3.77	1.4	3.54	1.98	11	3.05	1.51	17.4	1.9	4.59	2.32	0.98
50 X 6	7	3.5	5.69	4.47	1.45	3.54	2.04	12.8	3.61	1.5	20.4	1.89	5.24	2.57	0.96
50 X 7	7	3.5	6.56	5.15	1.49	3.54	2.11	14.6	4.15	1.49	23.1	1.88	6.02	2.85	0.96
50 X 8	7	3.5	7.41	5.82	1.52	3.54	2.16	16.3	4.68	1.48	25.7	1.86	6.87	3.19	0.96
50 X 9	7	3.5	8.24	6.47	1.56	3.54	2.21	17.9	5.2	1.47	28.1	1.85	7.67	3.47	0.97
55 X 5	8	4	5.32	4.18	1.52	3.89	2.15	14.7	3.7	1.66	23.3	2.09	6.11	2.84	1.07
55 X 6	8	4	6.31	4.95	1.56	3.89	2.21	17.3	4.4	1.66	27.4	2.08	7.24	3.28	1.07
55 X 8	ð	4	0.23	0.40	1.64	3.89	2.32	22.1	5.72	1.64	34.8	2.06	9.35	4.03	1.07
60 X 5	0	4	5.82	1.9	1.72	3.09	2.43	20.3	0.97	1.02	41.4	2.02	9.02	4.00	1.00
60 X 6	8	4	6.01	4.07	1.04	4.24	2.32	22.8	5 20	1.02	30.7	2.0	0.03	3.40	1.17
60 X 8	8	4	9.03	7.09	1.09	4 24	2.53	29.1	6.88	1.02	46.1	2.23	12 1	4 84	1 16

181

- 0

- 0







0.05

404 C V 7 4

188

40.0

007

~ 4

منابع و مآخذ: ۱- خاکی، علی، ایستایی ساختمان، شرکت چاپ و نشر کتابهای درسی ایران ۲- فرشاد، مهدی، مکانیک مهندسی – جلد اول: استاتیک، انتشارات پژوهش ۳- مریام، ج – ال، استاتیک، ترجمهٔ حمید لعل خو

f- ENGINEERING MECHANICS STATICS,

J.T.MERIAM&L.G.KRAIGE, SEVENTH EDITION

D- STATICS AND MECHANICS OF MATERIALS,

Ferdinand P.Beer&E.Russell Johnston, Jr.&John T.DeWolf&David F.Mazurek

۶- MECHANICS OF MATERIALS, Third Edition

ROY R. CRAIG, JR.

۲- فرشاد، مهدی، تاریخ مهندسی در ایران، انتشارات میرماه
 ۸- و سایت های مختلف اینترنتی مرتبط با موضوع

