

فلوچارت طراحی سازه های بتن آرمه

(ویژه آزمون نظام مهندسی)

بر اساس ACI 318-19
و مبحث نهم مقررات ملی ساختمان ویرایش ۹۹



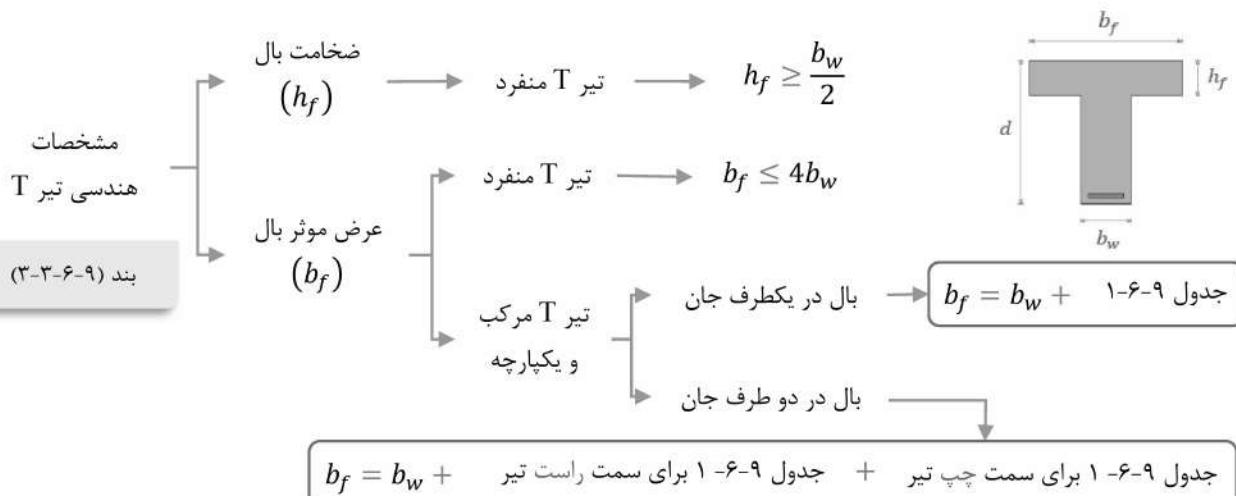
East_omran

مولفین: مهندس مصطفی مهدی
مهندس وحید عسگری

کلیات

نکته:

دال های یک طرفه ی توپر و سیستم های تیرچه ای با دهانه های آزاد کم تر یا مساوی سه متر را که با تکیه گاه های خود به صورت یکپارچه ساخته می شوند، می توان به صورت دال های یک سره روی تکیه گاه های ساده، بدون منظور نمودن عرض تکیه گاه، و با طول آزاد دهانه های آن ها در نظر گرفت.

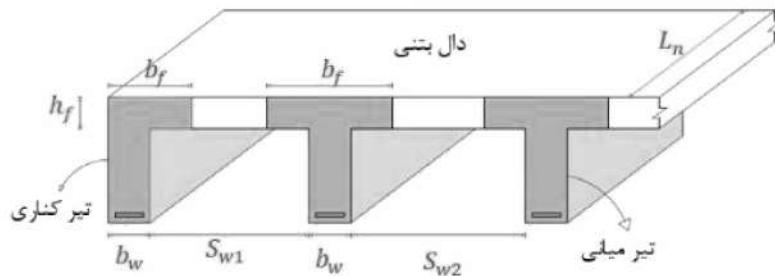


مدلسازی (بند ۹-۶-۹)

 (h_f) : ضخامت دال b_f : عرض موثر بال b_w : عرض جان تیر s_w : فاصله آزاد بین جان تیر مورد نظر و جان تیر مجاور آن l_n : دهانه آزاد

جدول ۱-۶-۹

وضعیت	عرض موثر بال، از بر جان تیر
بال در دو طرف جان	$8h$
بال در یک طرف جان	$s_w/2$
بال در دو طرف جان	$l_n/8$
بال در یک طرف جان	$6h$
بال در دو طرف جان	$s_w/2$
بال در یک طرف جان	$l_n/12$



فصل ششم : تیرها

ضوابط هندسی

- ▶ کنترل نیروی محوری و پایداری جانبی
- ▶ تیرهای T
- ▶ حداقل ارتفاع تیر
- ▶ محدودیت‌های هندسی در شکل پذیری متوسط و زیاد



طراحی خمثی

- ▶ رفتار مقطع تحت خمث
- ▶ طراحی خمثی مقاطع تک آرمه
- ▶ مقاطع مستطیلی
- ▶ مقاطع T شکل
- ▶ طراحی خمثی مقاطع مستطیلی دوبل آرمه

ضوابط آرماتور گذاری خمثی

سیستم تیرچه یک طرفه

طراحی خمثی مقاطع مرکب بتنی

- ▶ طراحی برشی تیرها در شکل پذیری کم، متوسط و زیاد
- ▶ ضوابط برشی تیرها
- ▶ برش مقاوم تامین شده توسط بتن
- ▶ برش مقاوم تامین شده توسط فولاد

ضوابط آرماتور گذاری برشی

- ▶ الزامات طراحی پیچشی
- ▶ مقاومت پیچشی آستانه
- ▶ مقاومت پیچشی ترک خوردگی
- ▶ مقاومت پیچشی نهایی
- ▶ پیچش نهایی وارد بر مقطع

ضوابط آرماتور گذاری پیچشی

تیرهای عمیق



طراحی خمشی ($P_u < 0.10 f_c A_g \Leftarrow$ تیرهای تک آرمه)

آنالیز مقاطع T شکل

کنترل درصد آرماتور
قطع T

$$\rho_{max_T} \geq \rho \geq \rho_{min}$$

$$\rho_{min} = \max\left(\frac{0.25\sqrt{f_c}}{f_y}, \frac{1.4}{f_y}\right)$$

جدول طلایی یا جدول طلایی و محاسباتی

$$IF \rho_{محاسباتی} < \rho_{min} \rightarrow min(1.33\rho, \rho_{max})$$

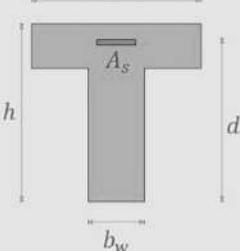
$$\rho_{max_T} = \rho_{max} + \frac{A_{sf}}{b_w d}$$

$$\rho_{max} = \frac{\sigma_c \beta_1}{f_y} \left(\frac{0.003}{\varepsilon_{ty} + 0.006} \right)$$

جدول طلایی یا

توجه: در سازه های با شکل پذیری متوسط و ویژه حتما برای کنترل درصد آرماتور به جدول طلایی یا بخش لرزه ای آرماتورها رجوع شود

نکات: در مقاطع T شکل که بال مقاطع در کشش قرار دارد برای محاسبه درصد آرماتور به جای b_w باید از b_e استفاده کرد.



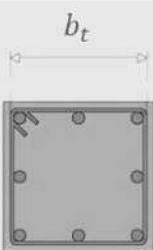
$$b_e = \min(b_f, 2b_w) \quad , \quad \rho = \frac{A_s}{b_e d}$$

ضوابط آرماتورگذاری پیچشی

آرماتورهای طولی باید پیرامون مقطع در داخل محیط خاموت بسته و یا دورگیر به طور یکنواخت توزیع شوند.

- مشخصات
 - $S_{L max} \leq 300 \text{ mm}$
 - حداقل یک آرماتور طولی پیچشی در گوشه خاموت باید قرار داده شود.
 - $\varphi_L \geq \max(0.042S, 10 \text{ mm})$

آرماتورهای طولی از محلی که به لحاظ محاسباتی دیگر نیازی به آرماتور طولی پیچشی نیست باید به اندازه $b_t + d$ ادامه یابند.



b_t : عرض قسمتی از سطح مقطع که خاموت های بسته مقاوم در برابر پیچش را در بر می گیرد.

$S_{L max}$: حداقل فاصله آرماتور پیچشی طولی

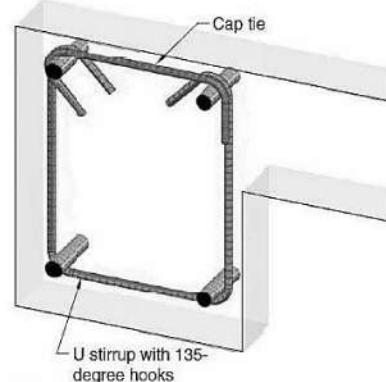
d : عمق موثر مقطع

S : فاصله خاموتهای پیچشی

φ_L : قطر آرماتور طولی پیچشی

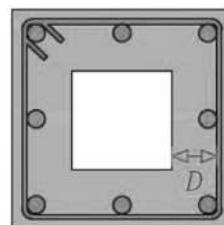
خاموت پیچشی هم می تواند خاموت بسته باشد و هم (سنjacی+U)

$$S_{T max} \leq \min \left[\frac{P_h}{8}, 300 \text{ mm} \right]$$



خاموت ها باید از محلی که بر اساس محاسبات پیچشی دیگر به آن ها نیازی نیست حداقل به اندازه $b_t + d$ امتداد اعمالی خاموت باید از محل قطع یابند.

$$\text{مقاطع توخالی تحت پیچش} \rightarrow D \geq \frac{0.5 A_{oh}}{P_h}$$



$$P_h = 2(x_0 + y_0)$$

$$A_{oh} = x_0 \times y_0$$

$$x_0 = b - 2\text{cover} - d_v$$

$$y_0 = h - 2\text{cover} - d_v$$

b_t : عرض قسمتی از سطح مقطع که خاموت های بسته مقاوم در برابر پیچش را در بر می گیرد.

$S_{T max}$: حداقل فاصله بین آرماتور پیچشی عرضی

d_v : قطر آرماتور عرضی پیچشی

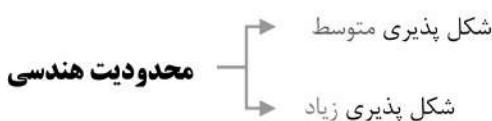


فصل هفتم: ستون

ضوابط



ضابطه تیر ضعیف - ستون قوی در شکل پذیری زیاد



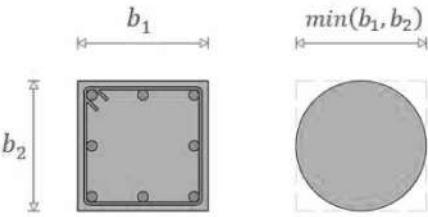
جزئیات آرماتور گذاری طولی



جزئیات آرماتور گذاری برشی

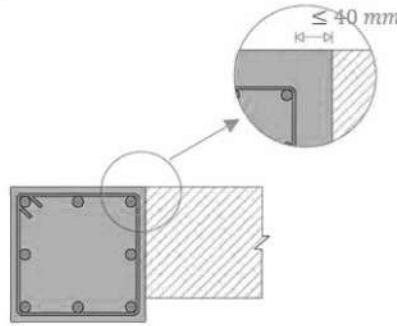
ضوابط

در ستون ها به جای منظور کردن مقطع کل در طراحی، می توان مساحت ناخالص مقطع، مقدار آرماتور مورد نیاز و مقاومت طراحی را بر اساس یک مقطع دایروی، با بزرگترین قطری که بتواند در داخل آن شکل محاط شود جایگزین نمود.



۱

اگر ستون با دیوار بتی یکپارچه ساخته می شود. \Rightarrow



۲

سطح مقطع موثر ستون باید بر اساس فاصله ای برابر حداقل پوشش بتی مورد نیاز در خارج از ستون با دو یا چند دوربیج دوربیج ها محاسبه شود.

۳

در صورتی که سطح مقطع موثر کاهش یافته در ستون بر اساس شماره های ۱، ۲، و ۳ منظور شود آنالیز و طراحی سایر قسمت های سازه که با آن ستون مرتبط هستند باید بر اساس مقطع واقعی ستون انجام پذیرد.

۴



طراحی ستون ها

طراحی محوری خمثی

$$\emptyset P_n \geq P_u$$

$$\emptyset M_n \geq M_u$$

فرضیات

در ادامه این فصل بیان می شود

$$\text{کنترل نیروی محوری} \rightarrow P_u > 0.1 f_c A_g \rightarrow$$

المان مد نظر ستون است و طبق
ضوابط این فصل طراحی می شود

بر اساس تلاش خمثی در بر تکیه گاه و اتصال با تیر تعیین می شود.

$M_n, P_n \rightarrow$ مقطع مستطیلی

طراحی برشی

$$\emptyset V_n \geq V_u$$

V_u

- ▶ شکل پذیری کم
- ▶ شکل پذیری متوسط
- ▶ شکل پذیری زیاد

V_n

- ▶ $V_n = V_c + V_s$
- ▶ ضوابط شکل پذیری زیاد

طراحی پیچشی

$$\emptyset T_n \geq T_u$$

$$T_u < \emptyset T_{th}$$

$$T_u \geq \emptyset T_{th}$$

می توان از پیچش صرف نظر کرد.

طراحی پیچشی الزامی است.

تاریخی

تاریخی

بر اساس لنگر پیچشی در بر تکیه گاه تعیین می شود.

اگر هیچ لنگر پیچشی متمرکزی در فاصله بر تکیه گاه تا فاصله d از بر تکیه گاه وجود نداشته باشد.

عضو برای $\emptyset T_{cr}$ طراحی می شود.

$T_{th}, T_{cr}, T_n \rightarrow$ مقاطع توپر

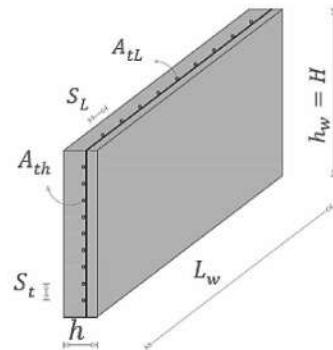


طراحی دیوارها در شکل پذیری کم ⇔ طراحی برشی

$$\emptyset V_n \geq V_u$$

$$\emptyset = 0.75$$

$$V_n = \left(\alpha_c \lambda \sqrt{f_c} + \rho_t f_{yt} \right) A_{cv} \leq 0.66 \sqrt{f_c} A_{cv}$$



$$\rho_t = \frac{A_{th}}{h \times h_w} = \frac{\text{مساحت آرماتور عرضی افقی}}{\text{سطح مقطع ناخالص بتن عمود بر آرماتورهای افقی}}$$

$$\begin{aligned} \alpha_c & \rightarrow \frac{h_w}{L_w} \geq 2 \rightarrow \alpha_c = 0.17 \\ & \rightarrow \frac{h_w}{L_w} \leq 1.5 \rightarrow \alpha_c = 0.25 \\ & \rightarrow 1.5 < \frac{h_w}{L_w} < 2 \rightarrow \alpha_c = \text{درون یابی خطی} \\ & \rightarrow \text{دیوار تحت نیروی خالص کشش} \end{aligned}$$

کششی ← منفی

$$\alpha_c = 0.17 \left(1 + 0.29 \frac{N_u}{A_g} \right) \geq 0$$

نکات: ۱- برای دیوارهای با $\frac{h_w}{L_w} < 2$ طراحی برای برش داخل صفحه را می‌توان بر اساس روش خربایی (۹-پ ۳) نیز انجام داد.

۲- در دیوارهایی که مت Shank از تعدادی قطعه‌ی دیوار قائم باشد:

$$\sum V_{ni} \leq 0.66 \sqrt{f_c} A_{cv} , \quad V_{ni} \leq 0.83 \sqrt{f_c} A_{cw}$$

: سطح مقطع ناخالص دیوار (A_{cv}) : سطح مقطع در راستای نیروی برشی \times ضخامت جان A_g

: تنش تسلیم فولادهای عرضی f_{yt} : سطح مقطع هر قطعه دیوار A_{cw}

$$\emptyset V_n \geq V_u$$

$$\emptyset = 0.75$$

$$V_n = V_c + V_s$$

$$\text{تقریبی} \quad V_c = \left[0.17 \lambda \sqrt{f_c} + \frac{N_u}{6 A_g} \right] L_w d$$

فشاری ← مشبت

کششی ← منفی

$$V_c$$

$$A_v \geq A_{v min}$$

$$\text{دقیق} \quad V_c = \left[0.66 \lambda (\rho_w)^{1/3} \sqrt{f_c} + \frac{N_u}{6 A_g} \right] L_w d$$

$$d = h$$

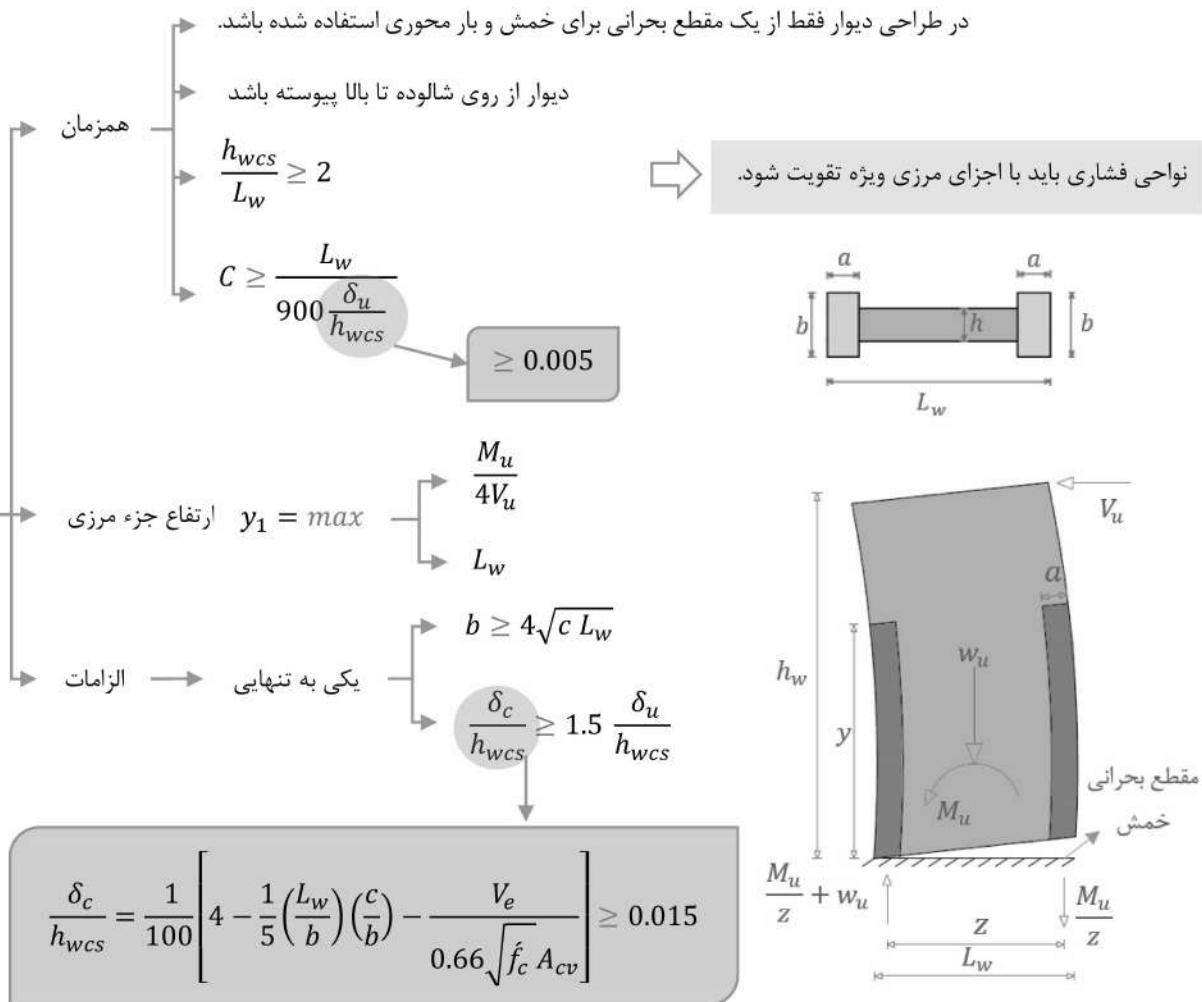
$$A_v < A_{v min} \rightarrow V_c = \left[0.66 \lambda \lambda_s (\rho_w)^{1/3} \sqrt{f_c} + \frac{N_u}{6 A_g} \right] L_w d$$

$$0 \leq V_c \leq 0.42 \lambda \sqrt{f_c} b_w d \quad \text{محدودیت}$$

$$\lambda_s = \sqrt{\frac{2}{1 + \frac{h}{250}}} \leq 1 \quad , \quad \frac{N_u}{6 A_g} \leq 0.05 f_c \quad \text{نکات:}$$

طراحی دیوارها در قاب های با شکل پذیری زیاد \Leftarrow اجزاء مرزی

بروگ پیش بینی اجزای مرزی و ارتفاع لازم برای اجزاء مرزی (بدد ۴-۳-۷-۶-۵-۴-۱)



(۱) $(\sigma_u)_{max} \geq 0.2 \hat{f}_c \rightarrow$ باید اجزای مرزی پیش بینی شود.

$$(\sigma_u)_{max} = \frac{P_u}{A} \pm \frac{M_u \frac{L_w}{2}}{I}$$

ارتفاع اجزای مرزی از پایین دیوار تا ارتفاعی از دیوار که در آن تنش فشاری به $0.15 \hat{f}_c$ می رسد باید ادامه داده شود.

ارتفاع جزء مرزی y_2 $\geq 0.15 \hat{f}_c \rightarrow \frac{P_u}{A} + \frac{[M_u + V_u(h_w - y_2)] \times \frac{L_w}{2}}{I} = 0.15 \hat{f}_c \rightarrow y_2 = ?$

 δ_u : تغییر مکان جانبی طرح h_{wes} : ارتفاع کل دیوار در بالای مقطع بحرانی خمش و بار محوری c : فاصله محور خنثی از دورترین تار فشاری L_w : طول دیوار y : ارتفاع لازم برای اجزاء مرزی