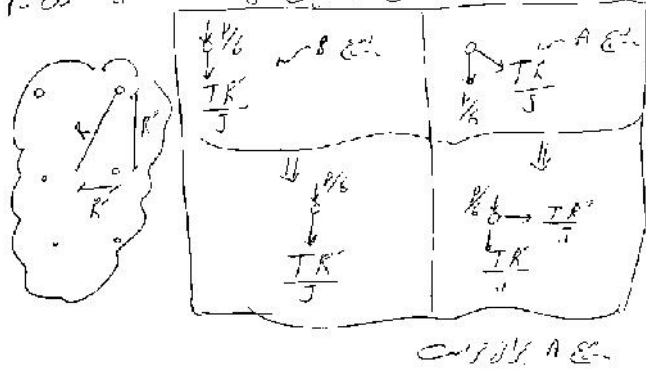
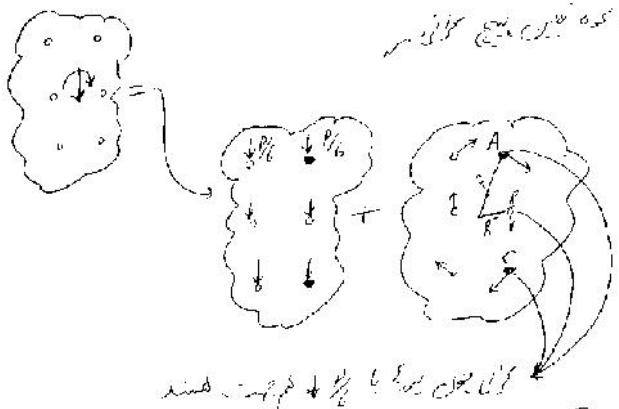


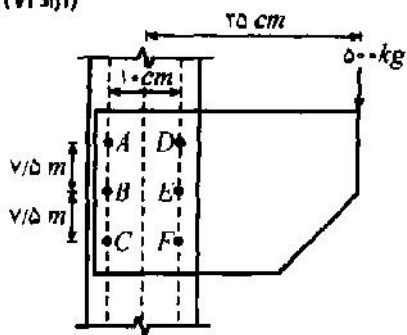
در کدام یک از این نقاط تنش کمترین است



در کدام یک از این نقاط تنش بیشترین است

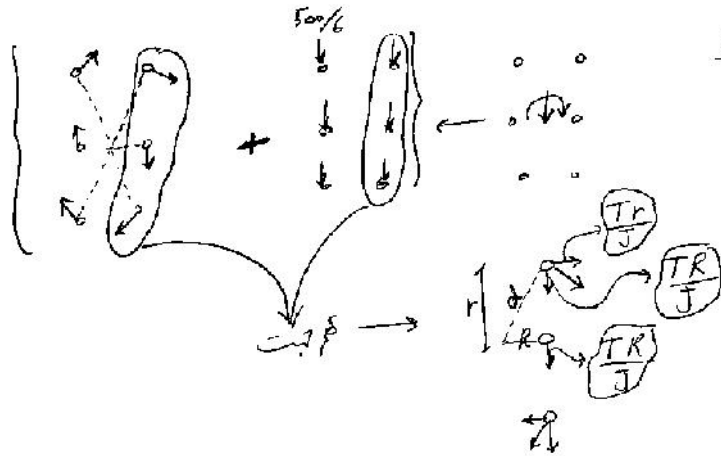


(آ) (۷۱)

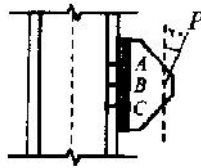


در کدام یک از بیض‌های شکل مقابل حداکثر تنش رخ می‌دهد؟

- D, A (۱)
- A, C (۲)
- F, C (۳)
- F, D (۴)



در طراحی اتصال اصطکاکی نشان داده شده در شکل وضعیت کدام بیج بحرانی تر می باشد؟ (سازمان ۷۹)

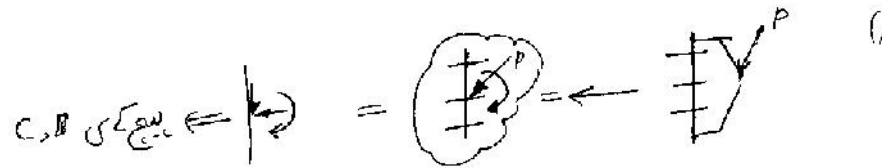


C (۱)

B (۲)

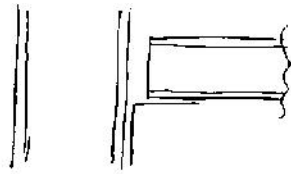
A (۳)

(۴) هر سه بیج یک وضع دارند.



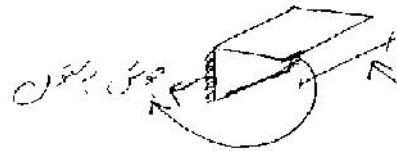
در صورتی که بیج A را در نظر بگیریم، بیج B و C را در نظر بگیریم، بیج A را در نظر بگیریم، بیج B و C را در نظر بگیریم.

دایره افصل }
صوب
نیر صوب
ساره (منصای)

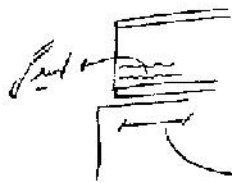


اتصال یا نبشی نشین

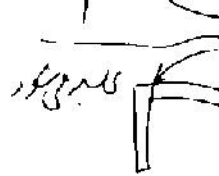
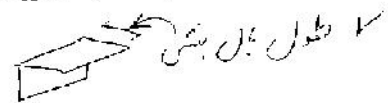
(منصای)



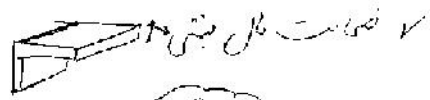
عرض نبش باید بزرگتر از عرض تیر باشد



بر اساس این جان تیر باید شود

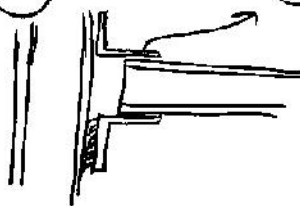


بر اساس نبش بزرگ در مقطع

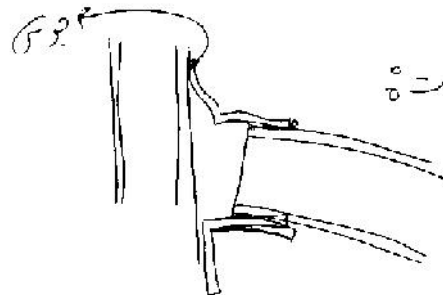
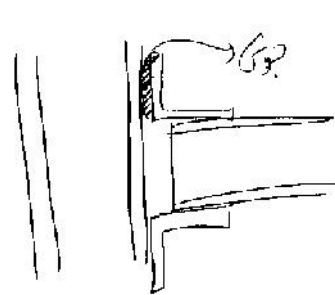


نبش فوقانی نبش سازه از ندارد و تنها بر اساس جلدگیر از عرض در باید در آن است

بنابراین نیاز به گامبه ندارد (ابعاد نبش در جوشی آن)

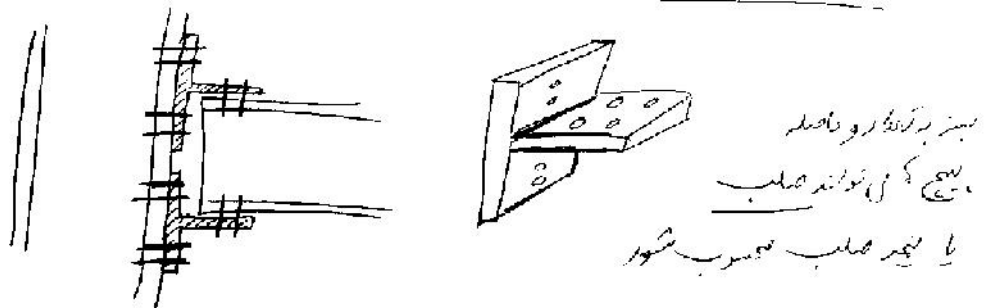
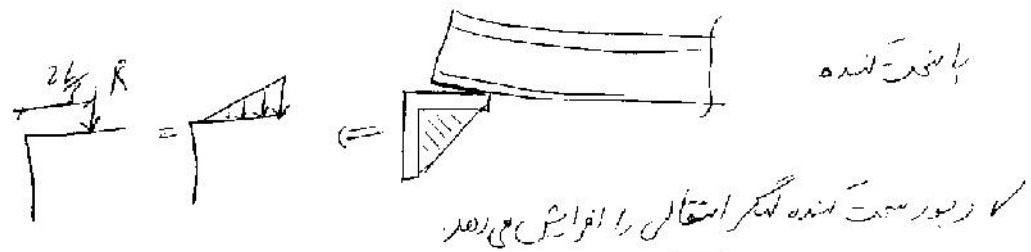
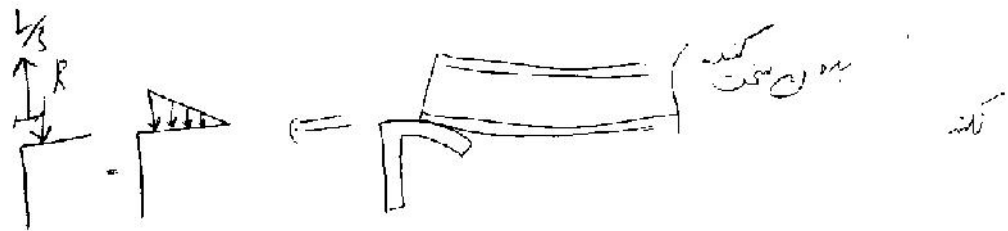
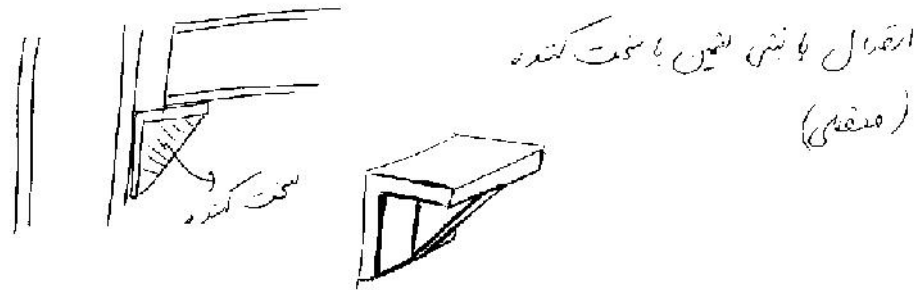
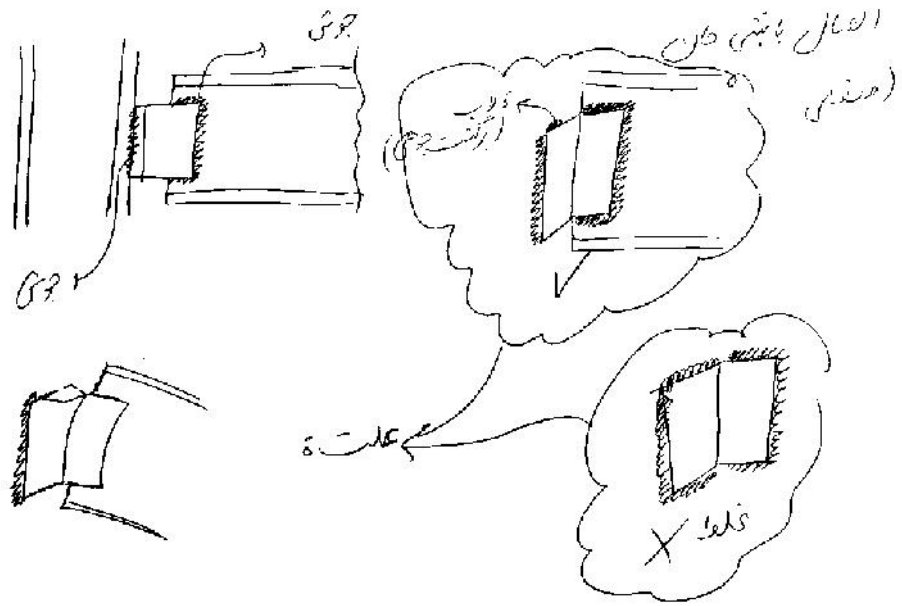


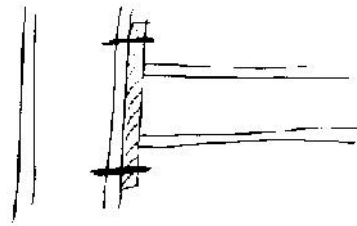
اتصال نبشی فوقانی نباید سراسری باشد جوشی بستون



کلیه جوش

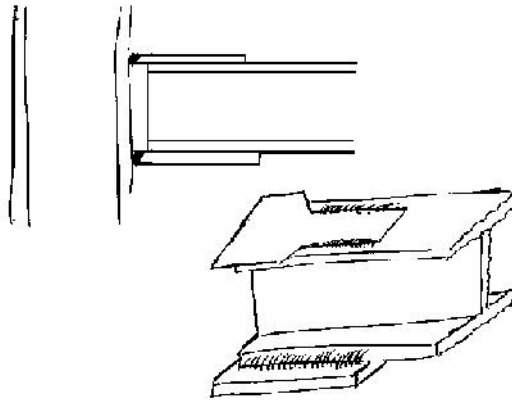
نقطه (چون تیر را می‌خواهد)





اتصال با مفصل انتهایی
 ابتدای مفصل انتهایی را بر روی
 جوش می دهند سپس مفصل را بر روی
 پیچ می کنند

بسته به تعداد و فاصله پیچ که در لب یا غیر لب است (معمولاً لب زود می شود)
 اتصال نامرئی است



اتصال لب

مبنای طراحی ابعاد (طول، عرض و ضخامت) پایه افقی (بال افقی) نبشی نشیمن در اتصال مفصلی

(معمولاً ۷۴)

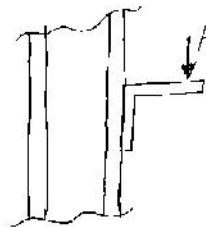
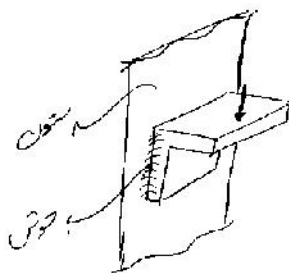
(ساده) تیر به ستون چیست؟

(۱) لپیدگی با جاری شدن جان تیر

(۲) کنترل برش در پایه افقی

(۳) کنترل خمش در مقطع بحرانی پایه افقی

(۴) هر سه مورد

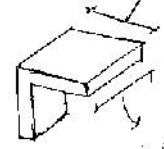


نشی نشیمن

این طول اگر کوچک باشد،
 سمت عمود بر جان
 تیر لپیدگی می شود

$M = P \cdot e$
 ضخامت پایه
 از نظر تیر باید از لحاظ
 تحمل + امید آفرین باشد تا بتواند
 $V = P$ را تحمل کند

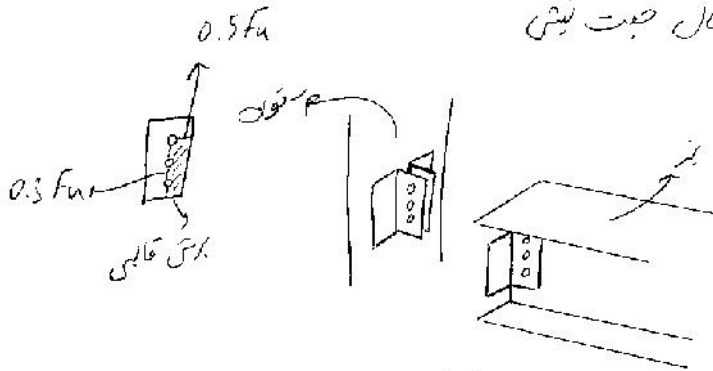
مقطع بحرانی
 جوش برش
 بر اساس تئوری برش در مقطع بحرانی تیرین می شود



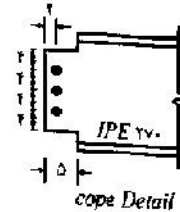
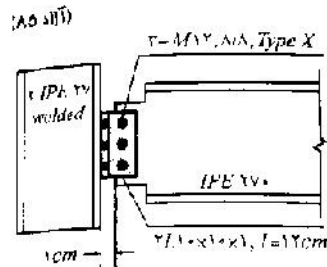
این عرض باید حداقل
 $5cm$ بزرگتر از عرض تیر باشد

در اتصال مفصلی جفت نبشی تیر به ستون اگر اتصال نبشی به تیر پیچی باشد بوش در راستای سوراخ پیچ‌ها در نبشی با تنش مجاز زیر کنترل می‌گردد.

- ۱) $0.13 F_u$ ۲) $0.16 F_y$ ۳) $0.14 F_y$ ۴) برش چک نبشی شود
- در اتصال جفت نبشی



- در شکل (۱) نوع اتصال را تعیین فرمایید.



فرمول‌های آیین‌نامه فولاد ایران:

مشخصات پروفیل IPE 270

- $b_f = 13.5 \text{ cm}$
- $t_f = 1.2 \text{ cm}$
- $t_w = 0.66 \text{ cm}$
- $h - 2c = 31.9 \text{ cm}$
- $I_x = 5790 \text{ cm}^4$
- $I_y = 420 \text{ cm}^4$
- $S_x = 429 \text{ cm}^3$
- $A = 45.9 \text{ cm}^2$

- Bolts: $F_u = 8250 \text{ kg/cm}^2$ پیچ‌ها
- $F_v = 0.28 F_u$
 - $F_t = 0.28 F_u$
 - $F_p = 1.2 F_u$
- Steel: فولاد $F_y = 2400 \text{ kg/cm}^2$
- $F_v = 0.14 F_y$ $F_u = 2700 \text{ kg/cm}^2$
 - $F_b = 0.16 F_y$
 - $F_t = 0.15 F_u$
 - $F_p = 0.13 F_u$

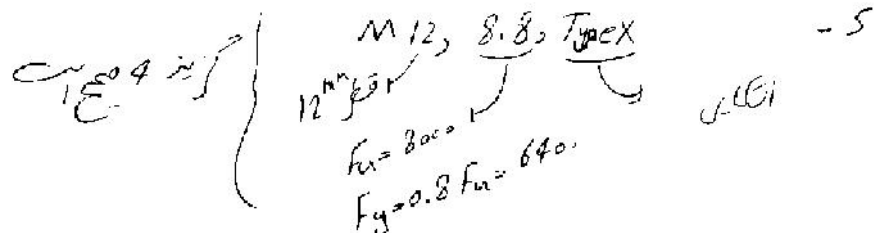
شکل ۱- اتصال تیر به ستون

- ۱) صلب ۲) خورجینی ۳) مفصلی ۴) نیمه صلب

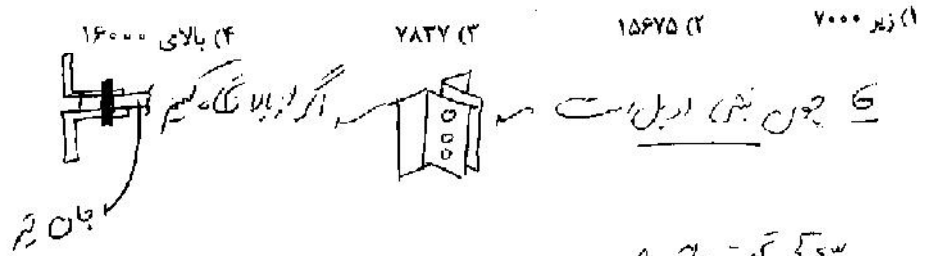
در این سوال متوجه شدیم که اتصال مفصلی است پس گزینه ۳

در شکل سؤال قبل (شکل ۱) نوع پیچ‌های به کار رفته در اتصال را تعیین کنید. (آزاد ۸۵)

- ۱) پرمقاومت ۲) انکابی ۳) اصطکاکی ۴) گزینه (۱) و (۲)



در شکل (۱) ظرفیت برشی کل پیچ‌های متصل به تیر برابر است با (بر حسب کیلوگرم): (۱۸۵ اد ۸۵)



پیچ گت از برش درین است و نیروی تیر پیچ $\frac{P}{3}$ است

دست فریب \rightarrow

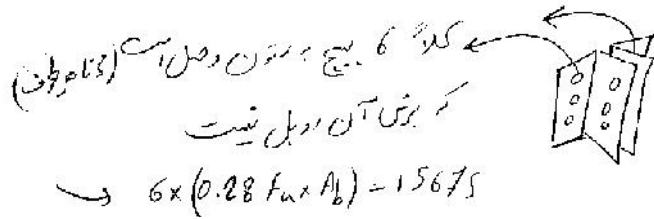
$$V_{\text{کل}} = 3 \times (2 \times 0.28 F_u A_b)$$

دست گرفته \rightarrow

$$= 3 \times 2 \times 0.28 \times 8250 \times \pi \times 0.6^2 = 15675 \text{ کیلوگرم}$$

در شکل (۱) ظرفیت برشی کل پیچ‌های متصل به ستون برابر است با (بر حسب کیلوگرم): (۱۸۵ اد ۸۵)

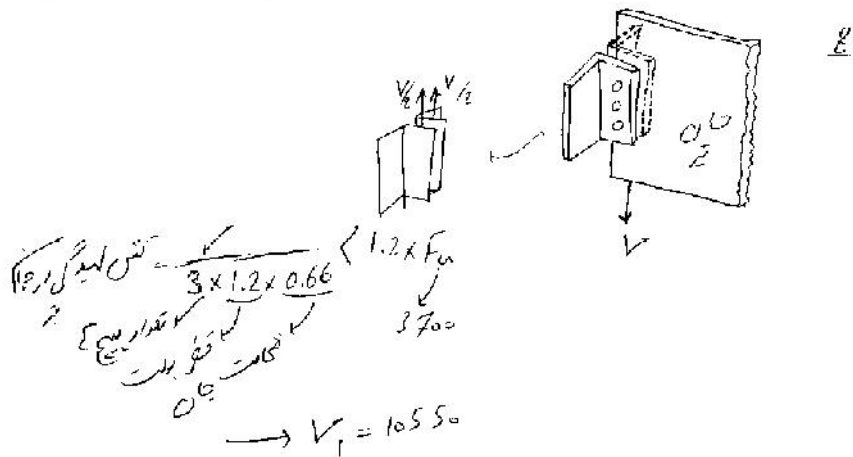
زیر (۱) ۷۰۰۰ (۲) ۸۷۳۷ (۳) ۱۵۶۷۵ (۴) بالای (۴) ۱۶۰۰۰



$$6 \times (0.28 F_u A_b) = 15675$$

در شکل (۱) کل ظرفیت پیچ‌های متصل به تیر در اتکاء روی سوراخ پیچ بر حسب کیلوگرم برابر است با: (۱۸۵ اد ۸۵)

(۱) ۱۰۵۵۰ (۲) ۲۱۰۹۹ (۳) ۳۱۹۶۸ (۴) ۲۳۵۲۲



$$\rightarrow V_1 = 10550$$

$$V_2 = 31968 \text{ کیلوگرم} \left(1.2 \times F_u \rightarrow \frac{V/2}{3700} \right)$$

$$\rightarrow V = \min\{V_1, V_2\} = 10550$$

در شکل (۱) ظرفیت پارگی برش قالبی در قسمت تیر بر حسب کیلوگرم برابر است با:

(۱۱۴) (۸۵)

۸۴۲۵ (۴)

۱۷۲۰۰ (۳)

۷۵۷۰ (۲)

۱۱۴۷۰ (۱)

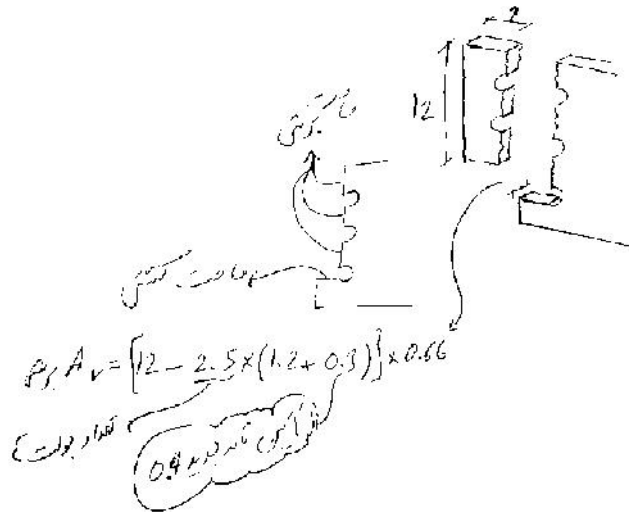
۲ چون جان تیر نازک تر است و نزدیکی آن برضلات بیش از (۱/۲ است) برابر V است تنها جان تیر را در محاسبات می کنیم

$$A_t = [2 - 0.5 \times (1.2 + 0.3)] \times 0.66$$

تعداد بولت ۴

$$V = 0.3 F_u \times A_r + 0.5 F_u \times A_T = 7570$$

۳۷۰۰



در شکل (۱) ظرفیت پارگی برشی در هر یک از نبشی‌های اتصال بر حسب کیلوگرم برابر است با:

(۱۱۴) (۸۵)

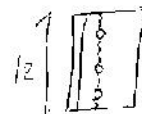
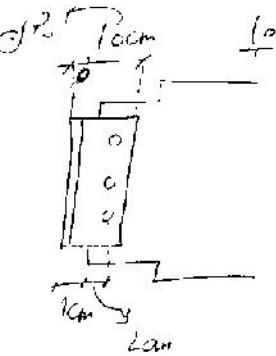
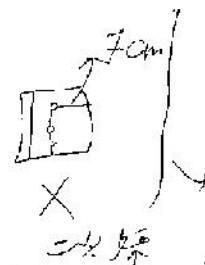
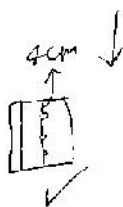
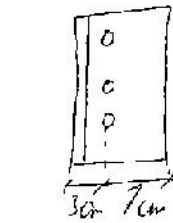
۶۰۰۰ (۴)

۵۰۰۰ (۳)

۸۳۲۵ (۲)

۱۱۵۲۰ (۱)

۱۱۰ × ۱۰ × ۱۰ نبشی



$$T = A_r \times 0.3 F_u = (12 - 3 \times (1.2 + 0.3)) \times 1 \times 0.3 \times 3700 = 8325 \text{ kg}$$

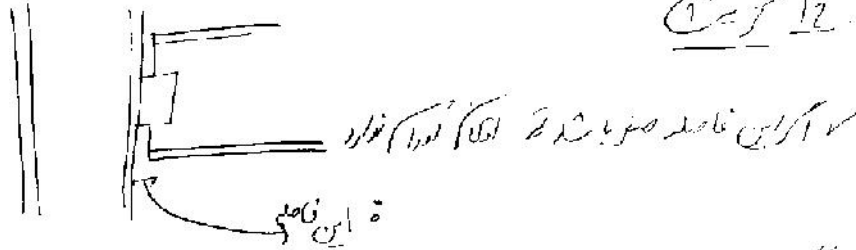
تعداد بولت ۴
این تیر در محاسبات
0.4 > 0.3

(آ) (۸۵)

در شکل (۱) فاصله آزاد cm بین تیر و ستون به علت زیر گذاشته می شود:

- (۱) گزینه (۲) و (۴)
- (۲) ایجاد دوران در تیر
- (۳) انتقال برش از نبشی به ستون
- (۴) رواداری اجرای نصب

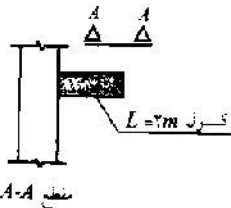
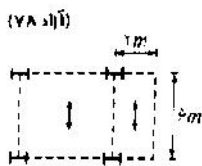
۱۲ گزینه ۱



اگر این فاصله صفر باشد موقع نصب تیر اگر تیر کمی بلندتر ساخته شود (ظرفی بافت) یا ستون کمی کوتاه تر باشد تیر جابجایی نخواهد کرد

در شکل زیر، چنانچه از یک نبشی با دو بال مساوی به عنوان نبشی زیرسری استفاده شود، سایز

نبشی برابر است با: $\left\{ \begin{matrix} DL = 0.155 t/m^2 \\ LL = 0.125 t/m^2 \end{matrix} \right.$ و $۴۲cm$ (طول نبشی)



قطع A-A

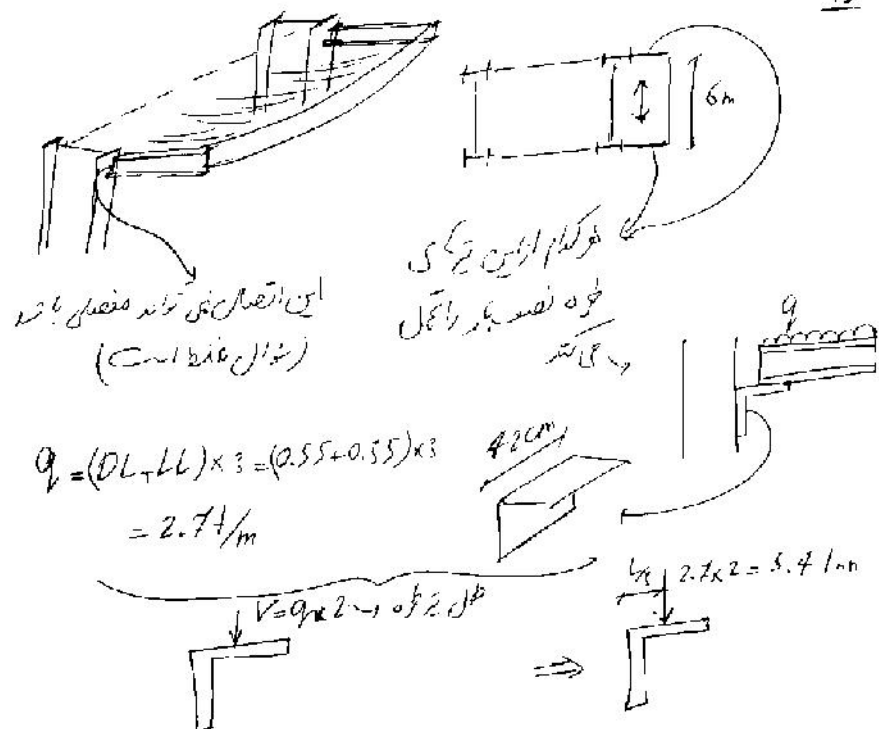
(۱) $115 \times 15 \times 1.5$

(۲) $110 \times 10 \times 1$

(۳) $112 \times 12 \times 1.2$

(۴) $118 \times 18 \times 1.8$

13



نکته: فلز از بار بر روی نبش برآمد $\frac{1}{3}$ طول نبش قرار دارد

$$M = V \times \frac{L}{3} = 5400 \times \frac{L}{3} = 1800L$$

$$S = \frac{1}{6} b t^2 = \frac{1}{6} \times 42 t^2 = 7t^2$$

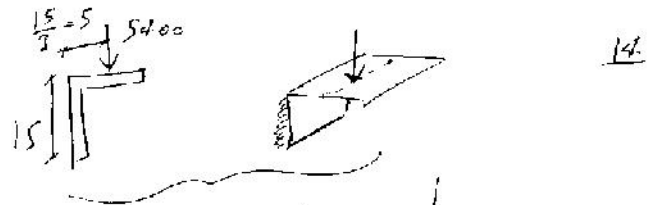
در نبش t معرفه $t = \frac{1}{10}$ کنش ۱۴

$\Rightarrow \frac{M}{S} < 0.75 F_y \rightarrow \frac{1800L}{7t^2} < 1800$

$\rightarrow 7t^2 > L \rightarrow t > 1.4 \text{ cm} \rightarrow t = 1.5 \text{ cm}$

در شکل سؤال قبل اگر دو طرف محل اتصال نبشی به ستون کاملاً جوش شود، سایز جوش برابر است با: (ارزش جوش گوشه $1000a \text{ kg/cm}$ در نظر گرفته شود که a بعد جوش است.) (۷۸ و ۱۴)

- (۱) $0.118\sqrt{5} \text{ cm}$
- (۲) $0.136\sqrt{5} \text{ cm}$
- (۳) $0.118\sqrt{10} \text{ cm}$
- (۴) $0.136\sqrt{10} \text{ cm}$



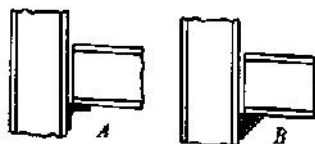
$$f_v = \frac{V}{2 \times 15 \times a} = \frac{180}{a}$$

$$f_m = \frac{M \times 7.5}{2 \left[a \times \frac{15^3}{12} \right]} = \frac{360}{a}$$

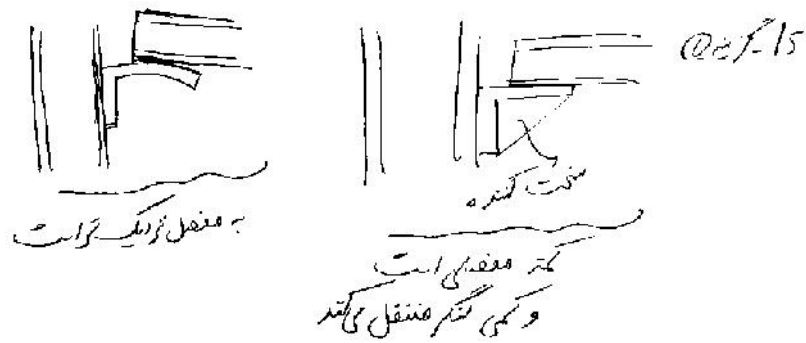
$$f = \sqrt{f_v^2 + f_m^2} = \sqrt{\left(\frac{180}{a}\right)^2 + \left(\frac{360}{a}\right)^2}$$

$$\rightarrow f < 1000 \rightarrow a > \sqrt{\left(\frac{180}{1000}\right)^2 + \left(\frac{360}{1000}\right)^2} = 0.18 \sqrt{5}$$

برای تکیه‌گاه ساده یک تیر فولادی دو شکل A و B مطرح شده است. در مورد لنگر خمشی وارده به ستون کدام گزینه صحیح است؟ (۷۸ و ۱۴م مهلتی)

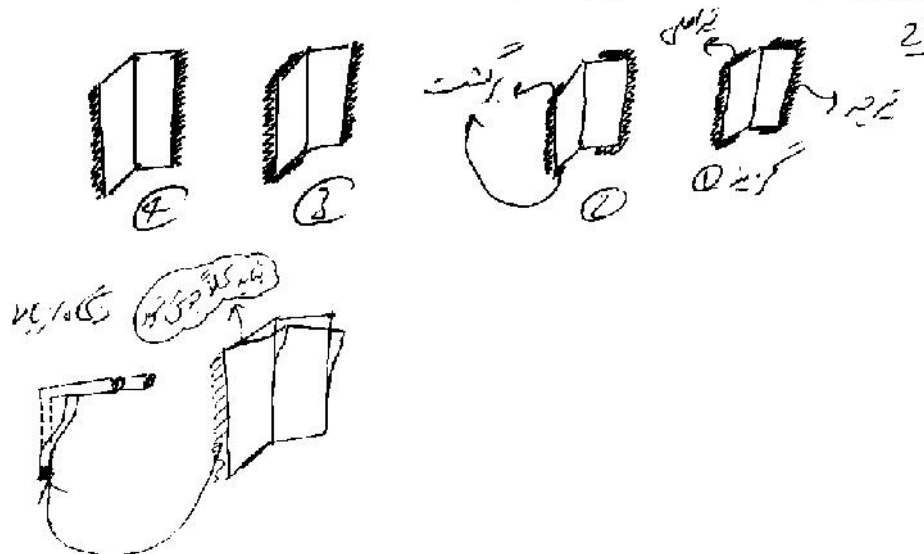


- (۱) لنگر وارده به ستون در حالت B بیشتر است.
- (۲) لنگر وارده به ستون در هر دو حالت مساوی است.
- (۳) لنگر وارده به ستون در حالت A بیشتر است.
- (۴) چون تکیه‌گاه ساده است به ستون لنگری وارد نمی‌شود.

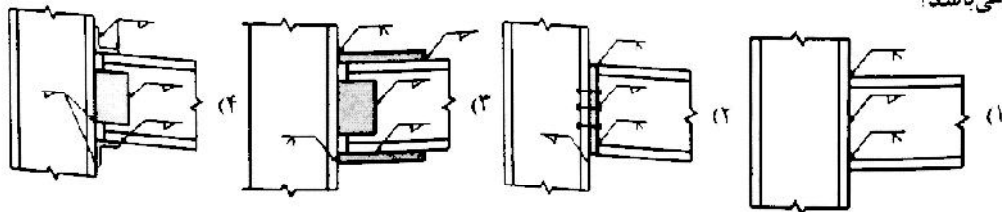


در مورد اتصال ساده تیر به تیر، یا جفت نبشی جان کدام یک از حالت های زیر طریقه صحیح جوشکاری را مشخص می کند؟
(نقشه هندسی)

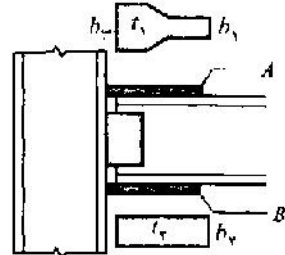
- ۱) دور تا دور نبشی روی تیرچه و تیر اصلی
- ۲) روی تیرچه دور تا دور و روی تیر اصلی فقط دو خط قائم مانده بر پشت
- ۳) روی تیرچه دو خط قائم و روی تیر اصلی دور تا دور
- ۴) روی تیرچه دو خط قائم و روی تیر اصلی دو خط قائم



۲۵- کدام یک از اتصالات تیر به ستون زیر شکل پذیری و مقاومت بیشتری را برای اتصال صلب دارا می باشد؟
(ملاطری ۷۷)



در طرح اتصال صلب تیر به ستون یک قاب خمشی معمولی از مقاومت نهایی تیر استفاده شده است. اگر t_1 و t_2 ضخامت ورق های A و B باشند، کدام مورد صحیح است؟
(آزاد ۷۸ و ۱۵۵ هندسی)



- ۱) $t_1 h_1 > t_2 h_2$
- ۲) $t_1 h_1 = t_2 h_2$
- ۳) $t_1 h_2 < t_2 h_1$
- ۴) $t_1 h_2 = t_2 h_1$

26 ورق A ← یک عضو کششی است که بر اثر گزینش درازا است $\frac{M}{d} =$ نیروی وارده بر ورق A
 ← لنگر وارده است
 ← ارتفاع ورق

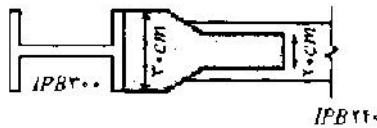
$$\frac{F}{b_1 t_1} < 0.6 F_y \rightarrow \frac{M/d}{b_1 t_1} < 0.6 F_y$$

← ضخامت ورق

$$\frac{M/d}{b_2 t_2} < 0.6 F_y \leftarrow \text{ورق ۵}$$

با مقایسه در رابطه فوق $b_1 t_1 - b_2 t_2$

در اتصال صلب تیر به ستون شکل زیر لنگر انتهای تیر $M = 12 \text{ ton}\cdot\text{m}$ و عکس العمل تیر به ستون $R = 18 \text{ ton}$ می باشد. با توجه به اینکه $F_y = 2400 \text{ kg/cm}^2$ ضخامت ورق گیردار برابر است با: (آیا ۷۸)



- ۲ cm (۱)
- ۲۱.۵ cm (۲)
- ۲ cm (۳)
- ۱۱.۸ cm (۴)

27 نکته: ورق گسی به لایه در بین تیرها لنگر را منتقل می کند و برش توسط ورق انجام
 منتقل می شود بنابراین در این مسئله نیازی به $R = 18$ نداریم

$$F = \frac{1200000}{24} = 50000 \text{ kg} \Rightarrow \frac{50000}{(20 \times t)} < 0.6 \times 2400$$

← ارتفاع ورق

← ضخامت ورق

$$\rightarrow t \geq 1.736 \text{ cm}$$

گزینه ۴ صحیح است

(آیا ۷۸)

در شکل فوق حداقل تنش کششی در جوش نفوذی بین ورق و ستون برابر است با:

- ۷۵۹ kg/cm^2 (۲)
- ۹۵۷ kg/cm^2 (۱)
- ۹۲۵ kg/cm^2 (۴)
- ۶۵۳ kg/cm^2 (۳)

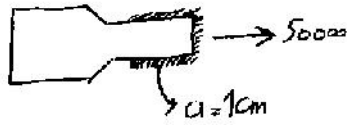


(آیا ۷۸)

در شکل فوق چنانچه ساق جوش ۱ cm باشد، طول جوش ورق به بال تیر برابر است با:

(ارزش جوش: $a = 670$ کیلوگرم بر سانتی متر، a ساق جوش است.)

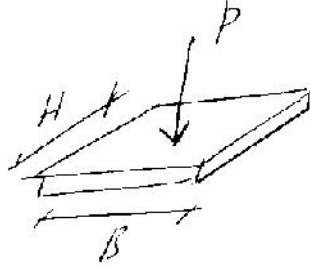
- ۷۵ cm (۴)
- ۵۰ cm (۳)
- ۴۵ cm (۲)
- ۴۰ cm (۱)



$$50000 = L \times 670 \times 1 \rightarrow L = 74.62 \text{ cm}$$

گزین ۴

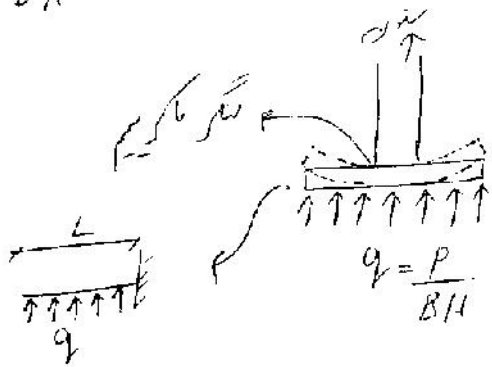
(Base plate) ورق پای ستون



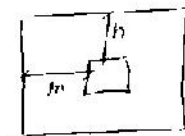
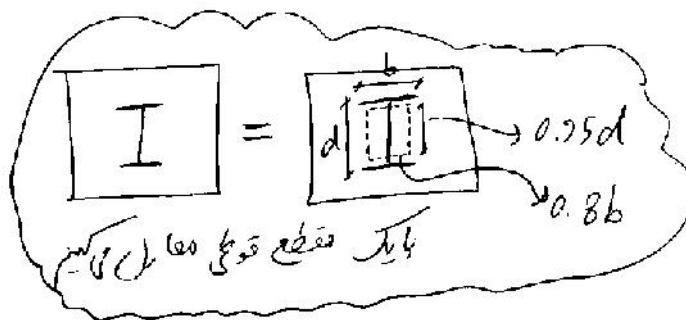
Baseplate

① یعنی B و H هر دو یکسان باشند پس زیر آن خواب می شود

تشریح با فرضی است $\frac{P}{BH} <$



$$\left(\frac{M = \frac{qL^2}{2}}{S = \frac{I^2}{6}} \right) < 0.75 \times F_y \Rightarrow I^2 \geq \frac{39L^2}{0.75F_y} \rightarrow I \geq L \sqrt{\frac{39}{0.75F_y}}$$

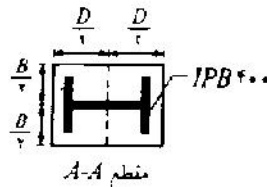


$$L = \text{Max}(m, n)$$



Figure 1.16 Cracks in 4-in.-thick base plates during the Northridge earthquake, Oviatt Library Annex Building.

(هرامری A)



با توجه به شکل، کدام یک از ابعاد زیر برای صفحه زیر ستون، مناسب تر است؟

تنش مجاز فشاری بتن: 80 kg/cm^2

تنش جاری شدن فولاد: 2000 kg/cm^2

تنش نهایی فولاد: 5000 kg/cm^2

$$IPB 400 \begin{cases} A = 198 \text{ cm}^2 \\ b_f = 300 \text{ mm} \\ H = 400 \text{ mm} \end{cases}$$

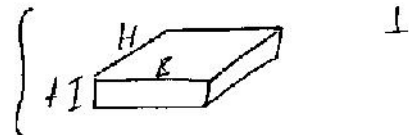
۲) $50 \times 45 \times 210 \text{ cm} (D \times B \times t)$

۴) $60 \times 50 \times 210 \text{ cm} (D \times B \times t)$

۱) $60 \times 50 \times 215 \text{ cm} (D \times B \times t)$

۳) $50 \times 60 \times 210 \text{ cm} (D \times B \times t)$

بر اساس مقادیر بتن زیر درون بتن می شود
(اگر صحت $8 \times H$ از یک حدی کمتر شود بتن می خوب می شود)
+ اگر از یک حدی کمتر شود ورق تحت اثر خمشی جواب می دهد



تنش بتن $\frac{220000}{B \times H} < 80 \rightarrow 8 \times H > 2750 \rightarrow$ گزینه $\begin{cases} 60 \times 50 = 3000 \\ 50 \times 45 = 2250 \end{cases}$

فشار داره بر بتن

بنا بر این 60×50 باید انتخاب شود

با توجه به اینکه باید $D > 8$ باشد و ضخیم یا گزینه ۱ است یا گزینه ۴

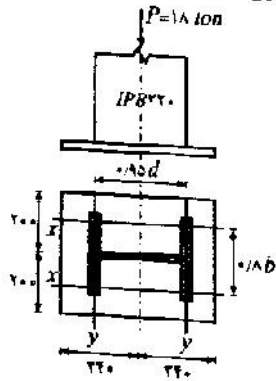
$$n = \frac{50 - 0.8 \times 30}{2} = 13 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \end{array} \right\} \rightarrow \frac{\left(\frac{P}{B \times D}\right) n^2}{2} < \frac{f^2}{6} \times 0.75 \times 3000$$

$$m = \frac{60 - 0.9 \times 40}{2} = 11 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \end{array} \right\} \rightarrow M < S \times F_b$$

کاسه +

$$\rightarrow \frac{220000}{2 \times 50 \times 60} \times 13^2 < \frac{f^2}{6} \times 2250 \rightarrow f > 4.065 \text{ cm} \rightarrow \text{گزین 4}$$

ضخامت مناسب کف ستون در شکل زیر چیست؟ تنش خمشی مجاز ورق را $F_b = 1750 \text{ kg/cm}^2$ بگیرید. محورها x و y محورهای بحرانی کنترل خمش در صفحه زیر ستون هستند. (مراجعه ۱۷۸)



- ۱) $t = 20 \text{ mm}$
- ۲) $t = 15 \text{ mm}$
- ۳) $t = 10 \text{ mm}$
- ۴) $t = 25 \text{ mm}$

۲ ← چون ضخامت ثابت باید فرض کرد در ورق را بررسی کنیم

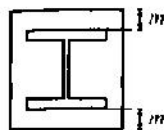
$$m = \frac{40 - 0.8 \times 22}{2} = 11.2 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \end{array} \right\} \rightarrow \frac{\left(\frac{18000}{40 \times 48}\right) \times 13.55^2}{2} < \frac{f^2}{6} \times 1750$$

$$n = \frac{48 - 0.95 \times 22}{2} = 13.55 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \end{array} \right\} \rightarrow M < S \times F_b$$

$$\rightarrow f \geq 1.71 \text{ cm} \rightarrow \text{گزین 1}$$

برای محاسبه ضخامت ورق کف ستون‌هایی که تنها نیروی محوری تحمل می‌نمایند کدام یک از روابط زیر به کار می‌رود؟ (توزیع تنش در زیر ورق پایه یکنواخت فرض شده است.) (سراسری ۷۵ و ۷۶)

ضخامت ورق = t ، تنش خمشی مجاز فولاد = F_b ، تنش فشاری مجاز بتن = σ



$$t = 2 \sqrt{\frac{m F_b}{\sigma}} \quad (2)$$

$$t = m \sqrt{\frac{2 \sigma}{F_b}} \quad (4)$$

$$t = \sqrt{\frac{2 F_b m^2}{\sigma}} \quad (1)$$

$$t = 2 \sqrt{\frac{m \sigma}{F_b}} \quad (3)$$

$$\frac{\sigma \times m^2}{2} < \frac{f^2}{6} \times F_b \rightarrow f > \sqrt{\frac{3 m^2 \sigma}{F_b}} = m \sqrt{\frac{3 \sigma}{F_b}}$$