



قلم را آن زبان نبود که سر عشق گوید باز
ورای حد تقریر است شرح آرزومندی
درین بازار اگر سودیست بادویش خرند است
خدایا منعم کردان به درویشی و خرندی



فصل پنجم: تیرکها

Beams

اکبر اقبالی

مقدمه

فهمش و برشن

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

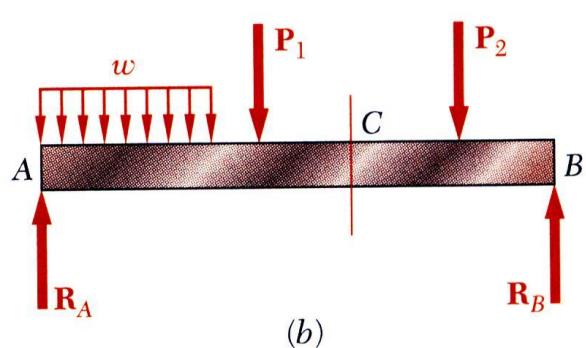
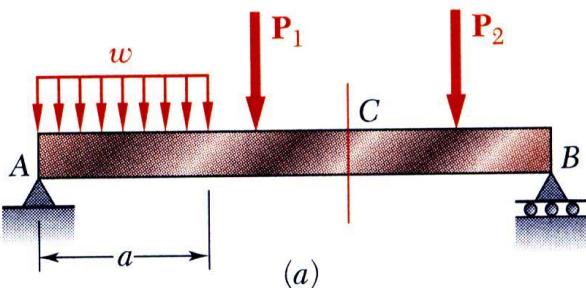
طرامی تید

مثال

مقدمه

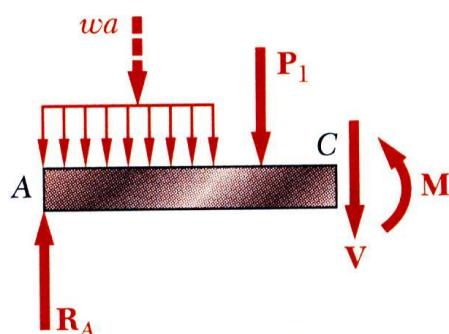
هدف: تحلیل و طراحی تیرها

تیرها: اعضای سازه ای که بارهای اعمال شده در نقاط مختلف را تحمل می کنند.



بارگذاری ها در تیرها به دو صورت متمرکز و گستردگ (توزیع شده) وجود دارند.

در اثر بارگذاری، نیروی برشی (ناشی از تنشبرشی) و گشتاور خمشی (ناشی از تنش عمودی) در تیرها ایجاد می شود.



در اغلب موارد تنش عمودی معیار طراحی است که باید موقعیت بزرگترین ممان خمشی را محاسبه نمود.

$$\sigma_x = -\frac{My}{I} \quad \sigma_m = \frac{|M|c}{I} = \frac{|M|}{S}$$



مقدمه

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

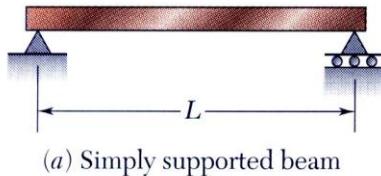
مثال

طرامی تید

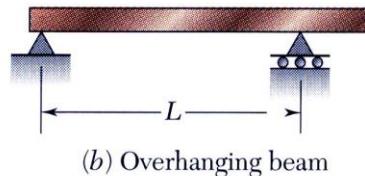
مثال

مقاومت مصالح ۱ - فصل اول

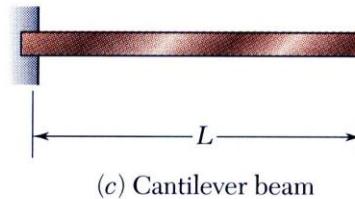
Statically
Determinate
Beams



(a) Simply supported beam

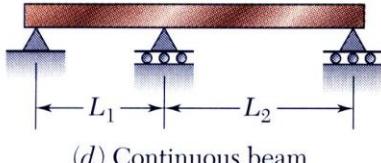


(b) Overhanging beam

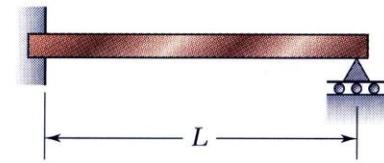


(c) Cantilever beam

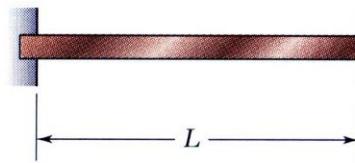
Statically
Indeterminate
Beams



(d) Continuous beam

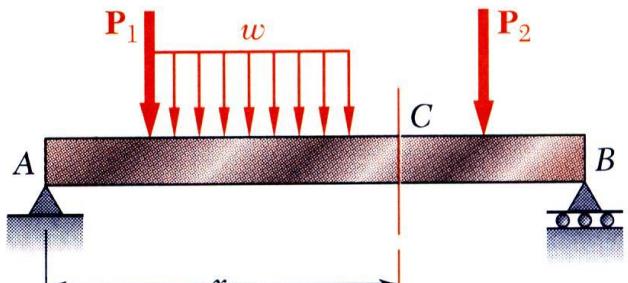


(e) Beam fixed at one end
and simply supported
at the other end



(f) Fixed beam

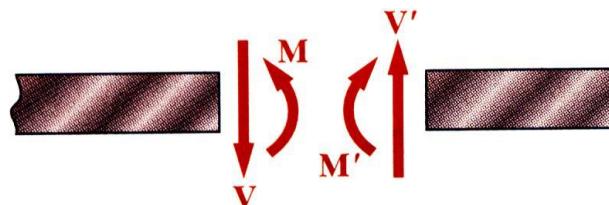
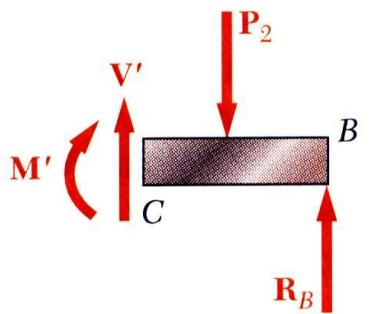
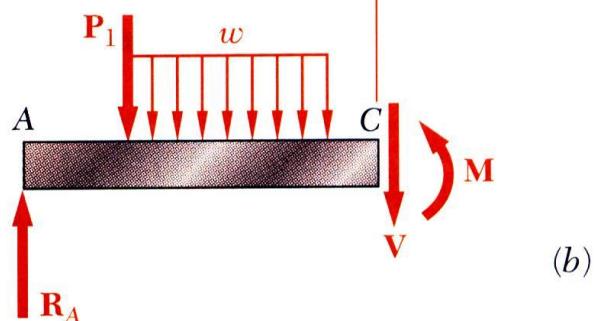
برش و ممان خمشی



محاسبه حداکثر تنش های عمودی و برشی نیازمند شناسایی حداکثر نیروی برشی داخلی و کوپل خمشی است.

نیروی برشی و کوپل خمشی در یک نقطه با مقطع زدن در یک نقطه، و اعمال معادلات تعادل بدست می آید.

علامت مثبت:



(a) Internal forces
(positive shear and positive bending moment)



مقدمه

خمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طرامی تید

مثال

مقدمه

ترمو



مقدمه

خمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طراحی تید

مثال

مقاومت مصالح ۱ - فصل اول

مقدمه

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

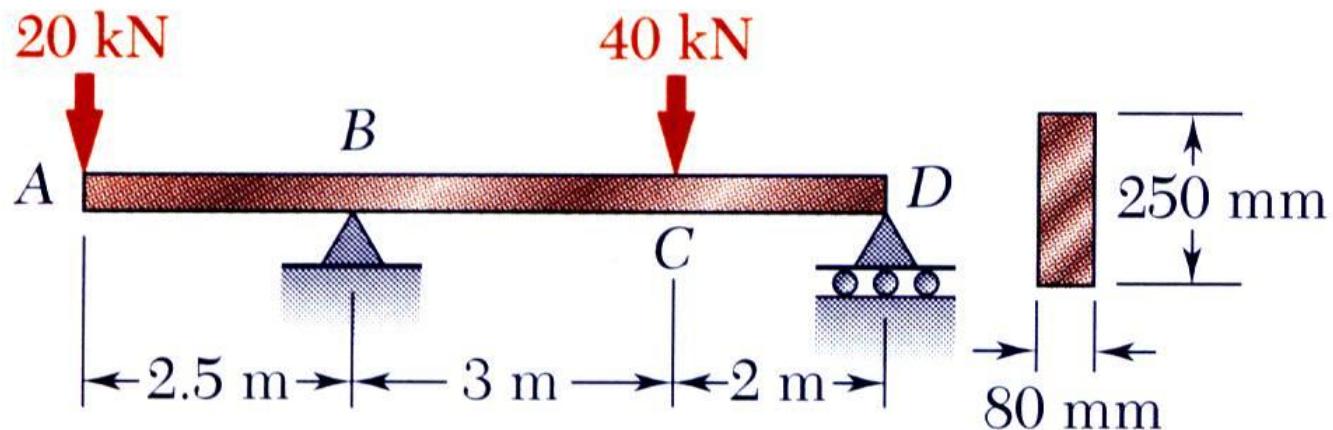
روابط

مثال

طراحی تید

مثال

مثال ۱-۲



با فرض جسم صلب، نیروهای عکس العمل را محاسبه می کنیم.

تیر را در نقاط مختلف مقطع زده و معادلات تعادل را اعمال می کنیم.

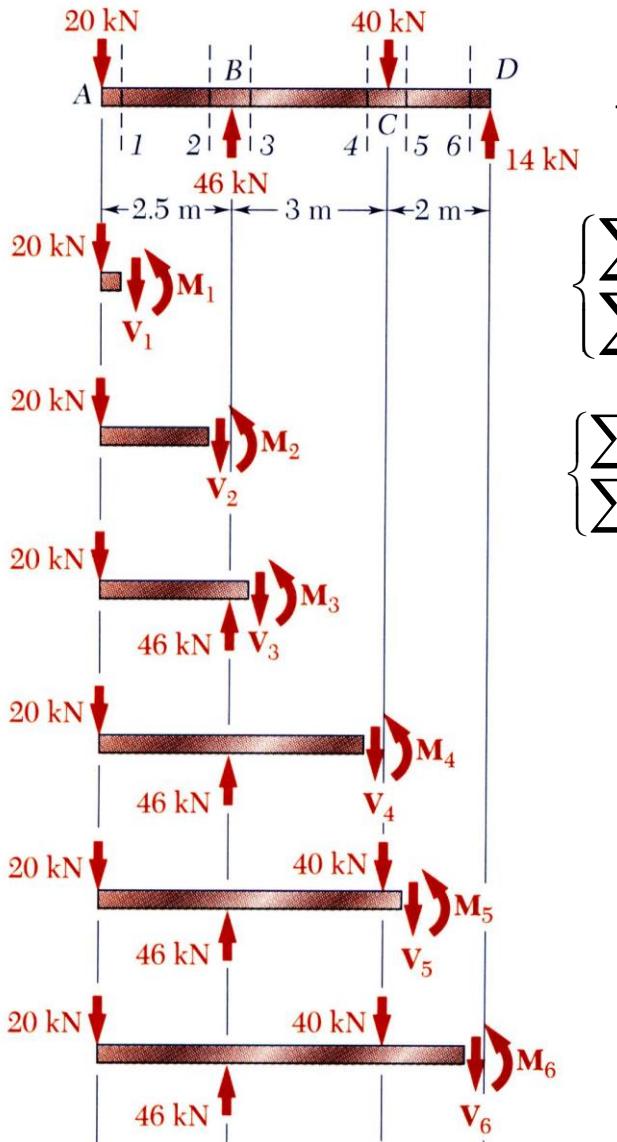
نیروهای برشی و کوپل خمشی را در هر مقطع محاسبه می کنیم.

بیشترین نیروی برشی و ممان خمشی را از نمودارها بدست می آوریم.

روابط کشسانی ناحیه الاستیک را برای محاسبه تنش حداکثر متناظر

اعمال می کنیم.

I-Q مفتاح



$$\begin{cases} \sum F_y = 0 \\ \sum M_B = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} R_D = 14 \text{ kN} \\ R_B = 40 \text{ kN} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \sum F_y = 0 & -20 \text{ kN} - V_1 = 0 \\ \sum M_1 = 0 & (20 \text{ kN})(0 \text{ m}) + M_1 = 0 \end{cases} \quad V_1 = -20 \text{ kN} \quad M_1 = 0$$

$$\begin{cases} \sum F_y = 0 & -20 \text{ kN} - V_2 = 0 \\ \sum M_2 = 0 & (20 \text{ kN})(2.5 \text{ m}) + M_2 = 0 \end{cases} \quad V_2 = -20 \text{ kN} \quad M_2 = -50 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$V_3 = +26 \text{ kN} \quad M_3 = -50 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$V_4 = +26 \text{ kN} \quad M_4 = +28 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$V_5 = -14 \text{ kN} \quad M_5 = +28 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$V_6 = -14 \text{ kN} \quad M_6 = 0$$



مقدمه

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

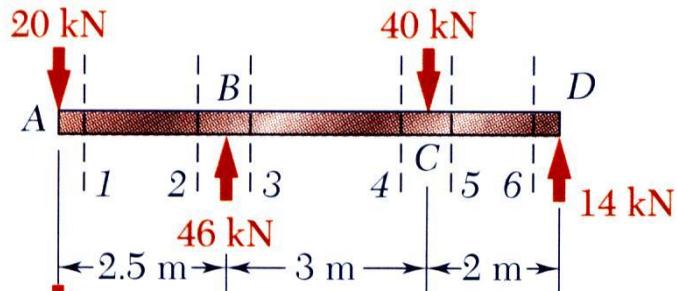
دوابط

مثال

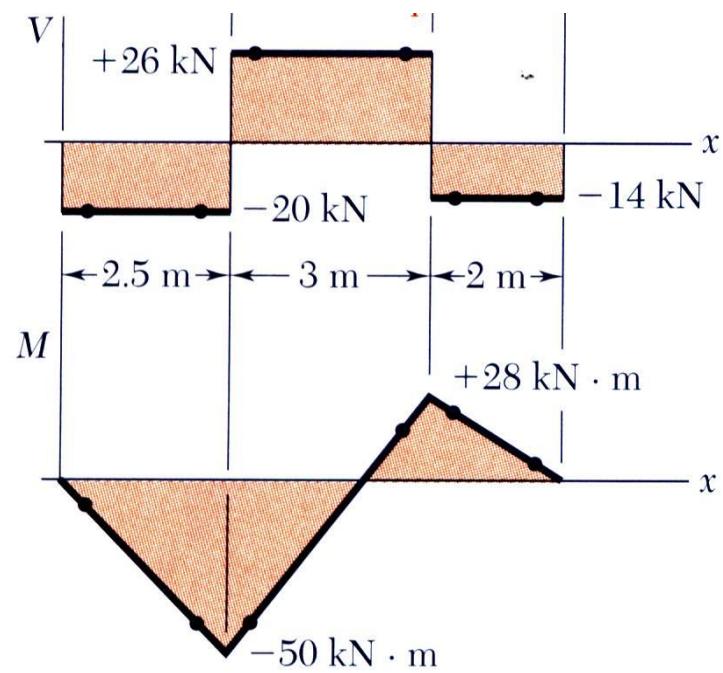
طراحی تید

مثال

I-م مفهوم



$$\begin{cases} V_m = 26 \text{ kN} \\ M_m = |M_B| = 50 \text{ kN} \cdot \text{m} \end{cases}$$



$$\begin{aligned} S &= \frac{1}{6} b h^2 = \frac{1}{6} (0.080 \text{ m})(0.250 \text{ m})^2 \\ &= 833.33 \times 10^{-6} \text{ m}^3 \end{aligned}$$

$$\sigma_m = \frac{|M_B|}{S} = \frac{50 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m}}{833.33 \times 10^{-6} \text{ m}^3}$$

$$\sigma_m = 60.0 \times 10^6 \text{ Pa}$$

مقدمه

فهمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طراحی تید

مثال



مقدمه

همش و برش

دیاگرام ها

مثال

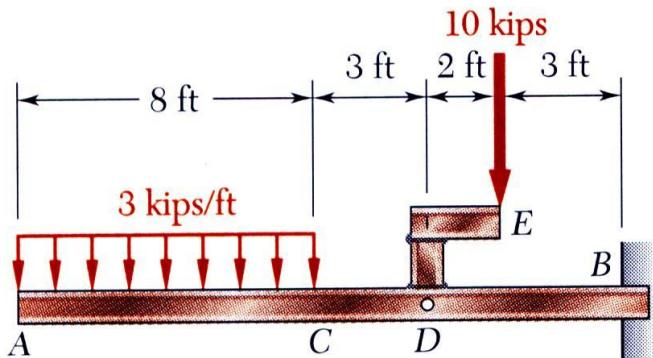
روابط

مثال

طراحی تید

مثال

مثال



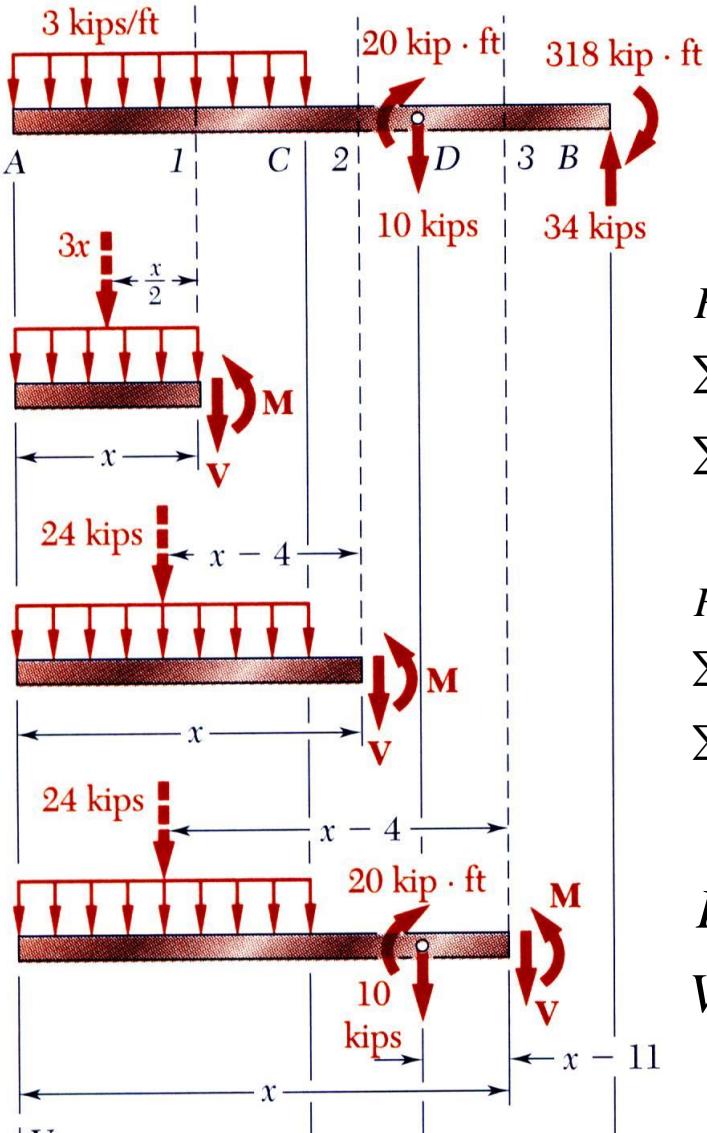
W10x112 rolled-steel beam.

- (a) Shear and bending-moment diagrams
- (b) Normal stress in sections just to the right and left of point D.

- نیروی 10kips را در نقطه D جایگزین می کنیم.
- واکنش در تکیه گاه ها را محاسبه می کنیم.
- تیر را در چند نقطه مقطع می زنیم.
- نیروهای برشی و کوپل خمشی را در هر مقطع محاسبه می کنیم.
- روابط کشسانی ناحیه الاستیک را برای محاسبه تنش حداکثر متناظر اعمال می کنیم.



مُقْدِمَة



$$\begin{cases} \sum F_y = 0 \\ \sum M_B = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} M_B = 318 \text{ kip ft} \\ R_B = 34 \text{ kips} \end{cases}$$

From A to C :

$$\sum F_y = 0 \quad -3x - V = 0 \quad V = -3x \text{ kips}$$

$$\sum M_1 = 0 \quad (3x)\left(\frac{1}{2}x\right) + M = 0 \quad M = -1.5x^2 \text{ kip ft}$$

From C to D :

$$\sum F_y = 0 \quad -24 - V = 0 \quad V = -24 \text{ kips}$$

$$\sum M_2 = 0 \quad 24(x-4) + M = 0 \quad M = (96 - 24x) \text{ kip ft}$$

From D to B :

$$V = -34 \text{ kips} \quad M = (226 - 34x) \text{ kip ft}$$

مقدمة

خمش و برش

دياگرام ها

مثال

روابط

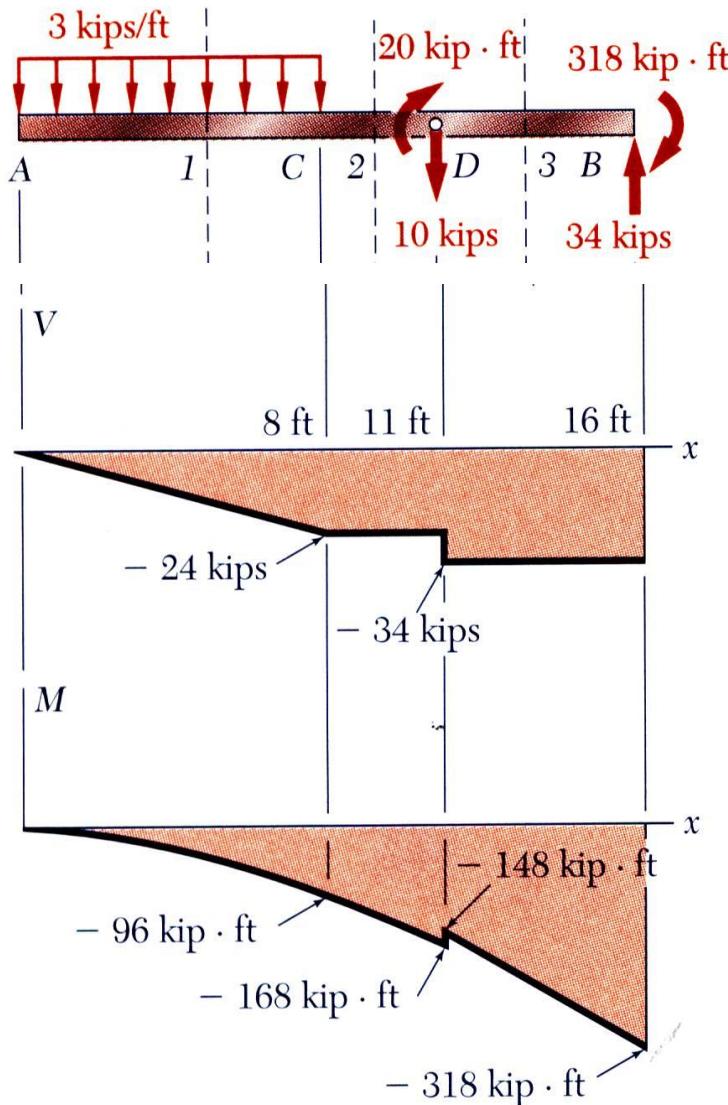
مثال

طراحي تيد

مثال



پ-Q جلسه



To the left of D :

$$\sigma_m = \frac{|M|}{S} = \frac{2016 \text{ kip}\cdot\text{in}}{126 \text{ in}^3}$$

$$\sigma_m = 16.0 \text{ ksi}$$

To the right of D :

$$\sigma_m = \frac{|M|}{S} = \frac{1776 \text{ kip}\cdot\text{in}}{126 \text{ in}^3}$$

$$\sigma_m = 14.1 \text{ ksi}$$

مقدمه

خمش و برش

دیاگرام ها

مثال

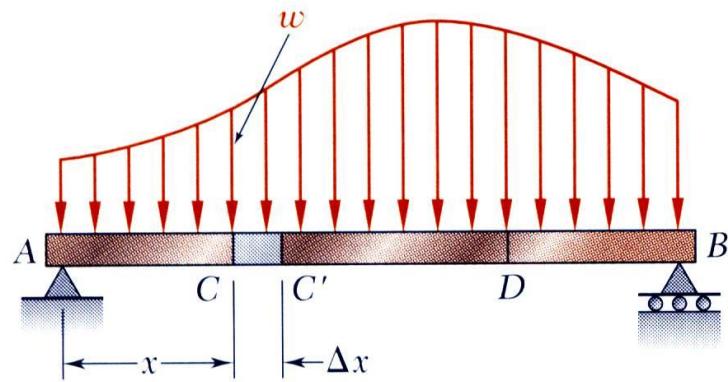
روابط

مثال

طراحی تید

مثال

روابط میان بار، نیروی برش و ممان خمشی

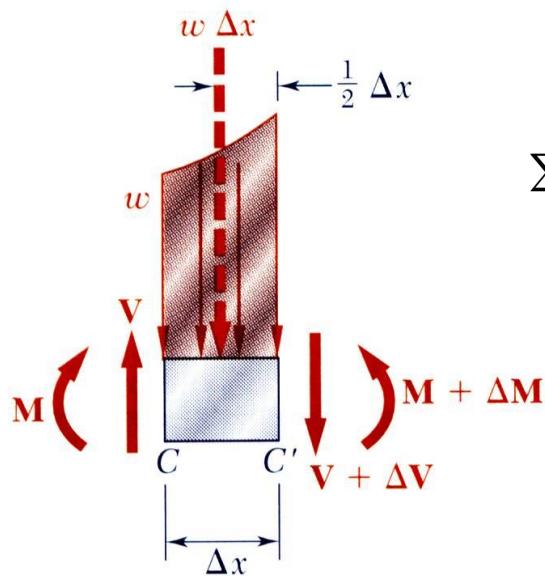


$$\sum F_y = 0 : V - (V + \Delta V) - w \Delta x = 0$$

$$\Delta V = -w \Delta x$$

$$\frac{dV}{dx} = -w$$

$$V_D - V_C = - \int_{x_C}^{x_D} w \, dx$$



$$\sum M_{C'} = 0 : (M + \Delta M) - M - V \Delta x + w \Delta x \frac{\Delta x}{2} = 0$$

$$\Delta M = V \Delta x - \frac{1}{2} w (\Delta x)^2$$

$$\frac{dM}{dx} = 0$$

$$M_D - M_C = \int_{x_C}^{x_D} V \, dx$$



مقدمه

خمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طرامی تید

مثال

مقدمه

خمش و برش

دیاگرام ها

مثال

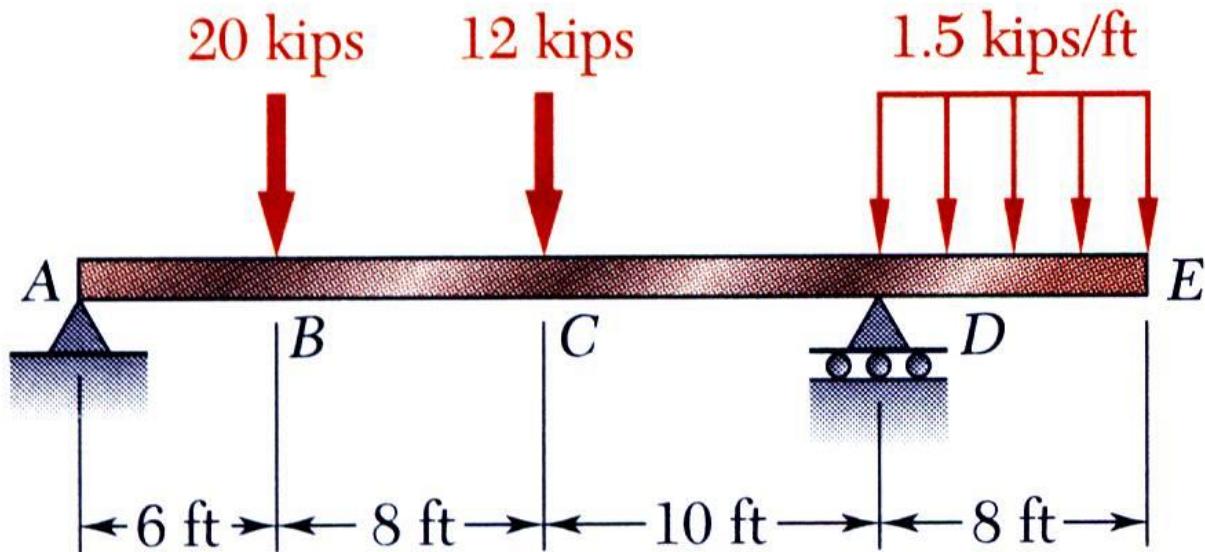
روابط

مثال

طرامی تید

مثال

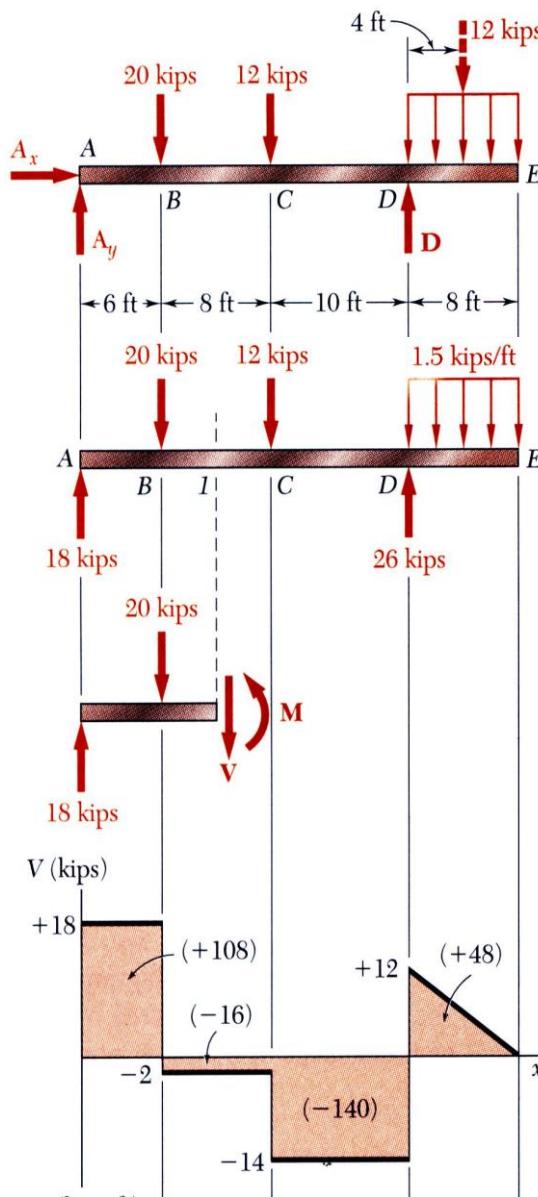
مثال



- واکنش در تکیه گاه ها را محاسبه می کنیم.
- روابط بار و نیروی برشی را برای رسم دیاگرام برش اعمال می کنیم.
- روابط ممان خمشی و نیروی برشی را برای رسم دیاگرام ممان خمشی اعمال می کنیم.



م-Q لٹھ



$$\sum M_A = 0$$

$$0 = D(24 \text{ ft}) - (20 \text{ kips})(6 \text{ ft}) - (12 \text{ kips})(14 \text{ ft}) - (12 \text{ kips})(28 \text{ ft})$$

$$D = 26 \text{ kips}$$

$$\sum F_y = 0$$

$$0 = A_y - 20 \text{ kips} - 12 \text{ kips} + 26 \text{ kips} - 12 \text{ kips}$$

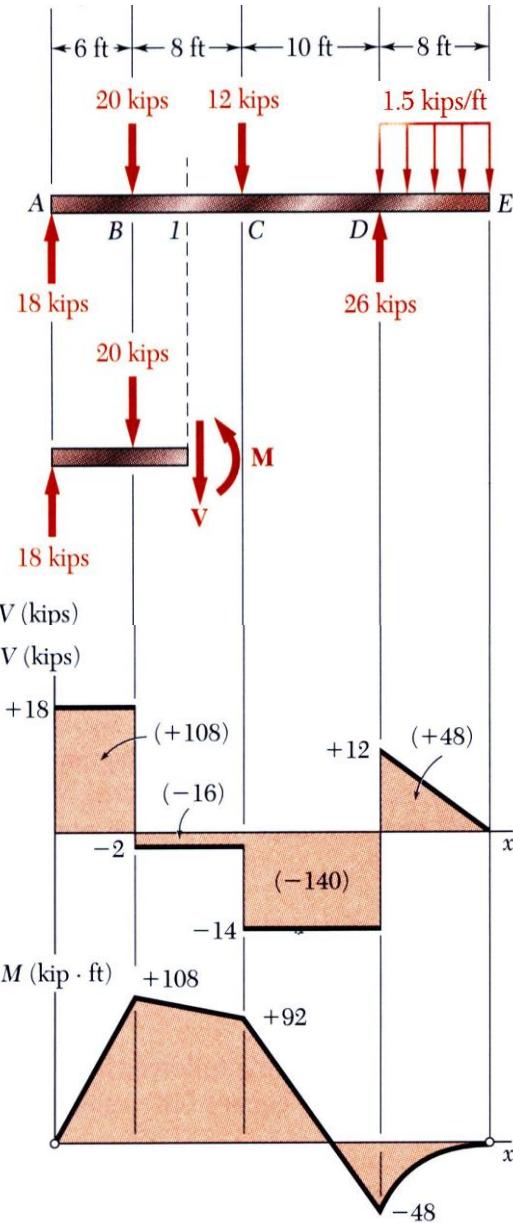
$$A_y = 18 \text{ kips}$$

$$\frac{dV}{dx} = -w \quad dV = -w \, dx$$

- zero slope between concentrated loads
- linear variation over uniform load segment



م-Q جملہ



$$\sum M_A = 0$$

$$0 = D(24 \text{ ft}) - (20 \text{ kips})(6 \text{ ft}) - (12 \text{ kips})(14 \text{ ft}) - (12 \text{ kips})(28 \text{ ft})$$

$$D = 26 \text{ kips}$$

$$\sum F_y = 0$$

$$0 = A_y - 20 \text{ kips} - 12 \text{ kips} + 26 \text{ kips} - 12 \text{ kips}$$

$$A_y = 18 \text{ kips}$$

$$\frac{dV}{dx} = -w \quad dV = -w \, dx$$

$$\frac{dM}{dx} = V \quad dM = V \, dx$$

مقدمہ

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طراحی تید

مثال

مقدمه

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

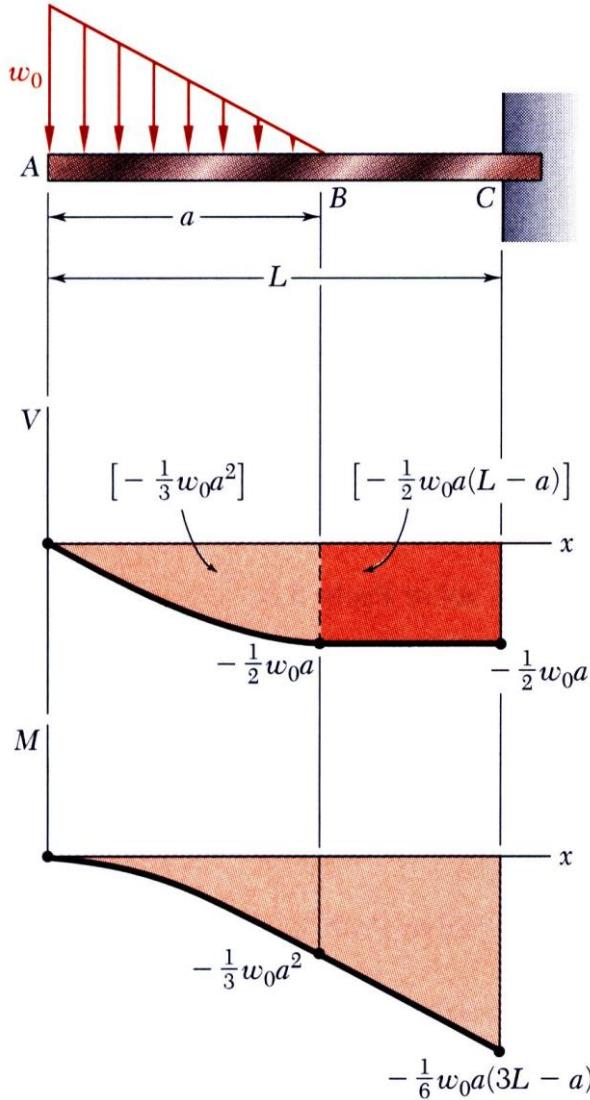
روابط

مثال

طراحي تيد

مثال

Q-Q جلسه



$$\sum F_y = 0 = -\frac{1}{2}w_0a + R_C$$

$$R_C = \frac{1}{2}w_0a$$

$$\sum M_C = 0 = \frac{1}{2}w_0a\left(L - \frac{a}{3}\right) + M_C$$

$$M_C = -\frac{1}{2}w_0a\left(L - \frac{a}{3}\right)$$

$$V_B - V_A = -\int_0^a w_0\left(1 - \frac{x}{a}\right)dx = -\left[w_0\left(x - \frac{x^2}{2a}\right)\right]_0^a$$

$$V_B = -\frac{1}{2}w_0a = -(area \ under \ load \ curve)$$

$$M_B - M_A = \int_0^a -w_0\left(x - \frac{x^2}{2a}\right)dx = \left[-w_0\left(\frac{x^2}{2} - \frac{x^3}{6a}\right)\right]_0^a$$

$$M_B = -\frac{1}{3}w_0a^2$$

$$M_B - M_C = \int_a^L \left(-\frac{1}{2}w_0a\right)dx = -\frac{1}{2}w_0a(L-a)$$

$$M_C = -\frac{1}{6}w_0a(3L-a) = \frac{a w_0}{2} \left(L - \frac{a}{3}\right)$$



طراحی تیرها برای خمث

بزرگترین تنش عمودی در صفحه ای پیدا می شود که بزرگترین ممان

$$\sigma_m = \frac{|M|_{\max} c}{I} = \frac{|M|_{\max}}{S}$$

خمثی ایجاد می شود.

برای طراحی ایمن بایستی تنش عمودی حداقل کمتر از تنش عمودی مجاز برای ماده استفاده شده باشد. این معیار برای اندازه گیری حداقل مدول سطح قابل قبول بکار می رود.

$$S_{\min} = \frac{|M|_{\max}}{\sigma_{all}}$$

برای انتخاب میان مدول های قابل قبول، کمترین وزن در واحد سطح مقطع بهترین انتخاب خواهد بود.

مقدمه

الخمث و بلاش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

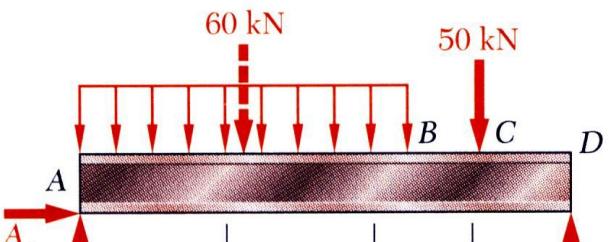
طراحی تیر

مثال



A-Q Juts

Shape	S, mm^3
W410×38.8	637
W360×32.9	474
W310×38.7	549
W250×44.8	535
W200×46.1	448



 A horizontal beam is shown with supports at A and D. A downward force of 60 kN acts at point B, and another downward force of 50 kN acts at point C. The distance from A to B is 1.5 m, and the distance from B to C is 4 m, making the total length of the beam 5 m.

$$\sum M_A = 0 = D(5\text{m}) - (60\text{kN})(1.5\text{m}) - (50\text{kN})(4\text{m})$$

$$D = 58.0\text{kN}$$

$$\sum F_y = 0 = A_y + 58.0\text{kN} - 60\text{kN} - 50\text{kN}$$

$$A_y = 52.0\text{kN}$$

$$V_A = A_y = 52.0\text{kN}$$

$$V_B - V_A = -(area \ under \ load \ curve) = -60\text{kN}$$

$$V_B = -8\text{kN}$$

$$\begin{aligned} |M|_{\max} &= (area \ under \ shear \ curve, A \ to \ E) \\ &= 67.6\text{kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} S_{\min} &= \frac{|M|_{\max}}{\sigma_{all}} = \frac{67.6\text{kN} \cdot \text{m}}{160 \text{ MPa}} \\ &= 422.5 \times 10^{-6} \text{ m}^3 = 422.5 \times 10^3 \text{ mm}^3 \end{aligned}$$

$W360 \times 32.9$

مقدمه

فمش و برش

دیاگرام ها

مثال

روابط

مثال

طراحی تید

مثال

ای مرد!

امیر مؤمنان، امام علی علیہ السلام