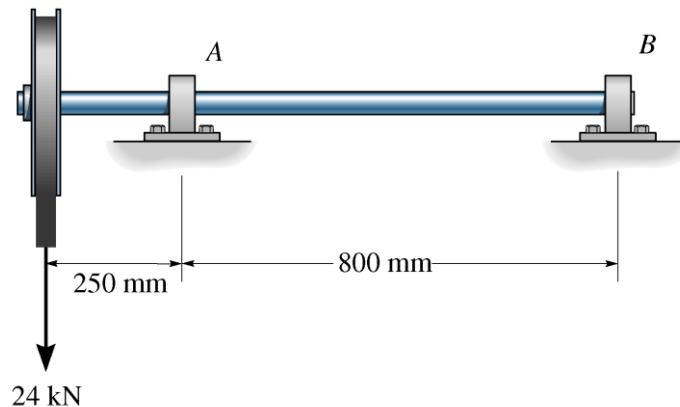
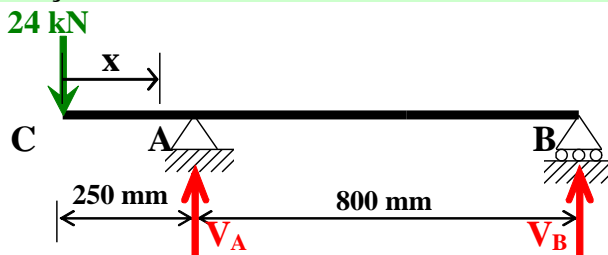


6.1 Desenhar os diagramas de força cortante e momento para o eixo. Os mancais em A e B exercem apenas reações verticais sobre o eixo.



Solução:



- Utilizando as equações de equilíbrio, calculam-se as reações de apoio.

$\sum F_x = 0$ Não será utilizada pois o enunciado afirma que os apoios exercem apenas reações verticais.

- Em seguida pode-se resolver a equação: $\sum M_z = 0$, assim, tomando um eixo z que passa pelo ponto B temos:

$$\sum M_z = 0 \Rightarrow V_A \times 800 - 24 \times 1050 = 0 \Rightarrow V_A = 31,5 \text{ kN}$$

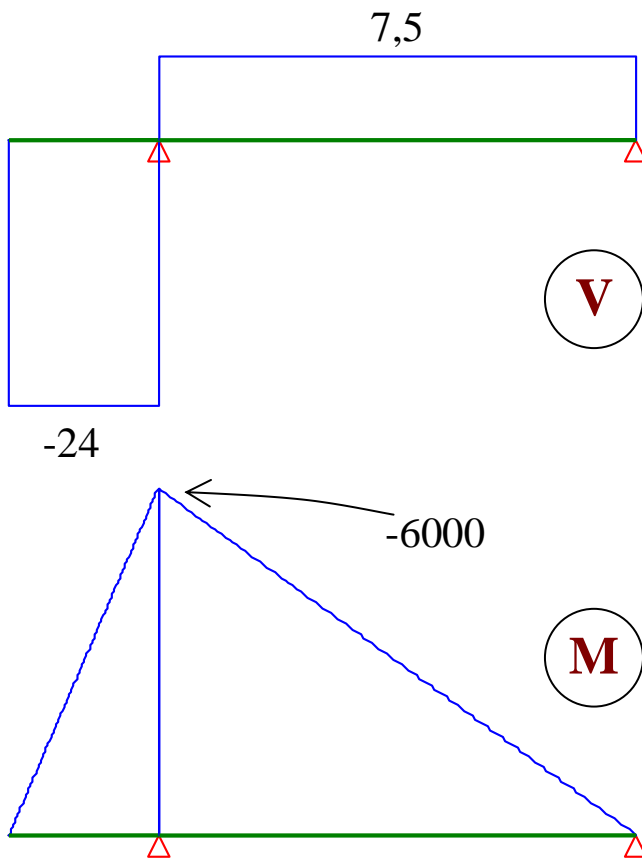
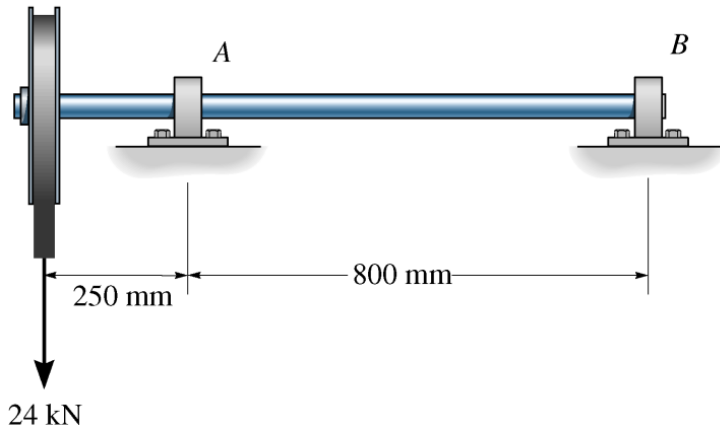
- usando a equação: $\sum F_y = 0$, temos:

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_A + V_B - 24 = 0 \Rightarrow V_B = -7,5 \text{ kN}$$

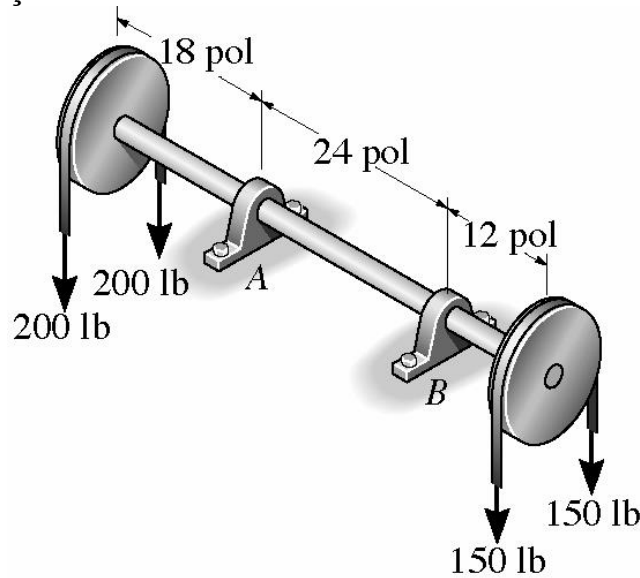
Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

<p style="text-align: center;">Trecho CA</p>	$0 \leq x \leq 250 \text{ mm}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -24 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -24$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 24x + M_x = 0$ $\therefore M_x = -24x$
<p style="text-align: center;">Trecho AB</p>	$250 \leq x \leq 1050 \text{ mm}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -24 - V_x + 31,5 = 0$ $\therefore V_x = 7,5$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 24x - 31,5(x - 250) + M_x = 0$ $\therefore M_x = 7,5x - 7875$

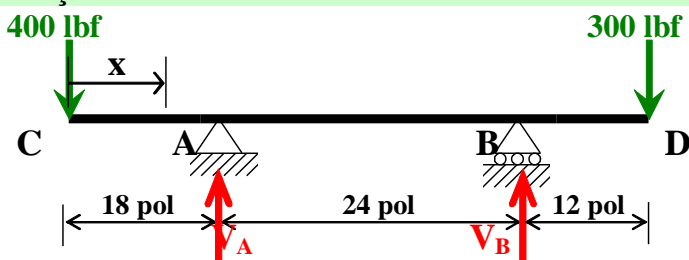
Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas (abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



6.2 O eixo está submetido às cargas provocadas pelas correias que passam sobre as duas polias. Desenhar os diagramas de força cortante e momento. Os mancais em A e B exercem apenas reações verticais sobre o eixo.



Solução:



- Utilizando as equações de equilíbrio, calculam-se as reações de apoio.

$$\sum F_x = 0 \quad \text{Não será utilizada pois o enunciado afirma que os apoios exercem apenas reações verticais.}$$

- Em seguida pode-se resolver a equação: $\sum M_z = 0$, assim, tomando um eixo z que passa pelo ponto B temos:

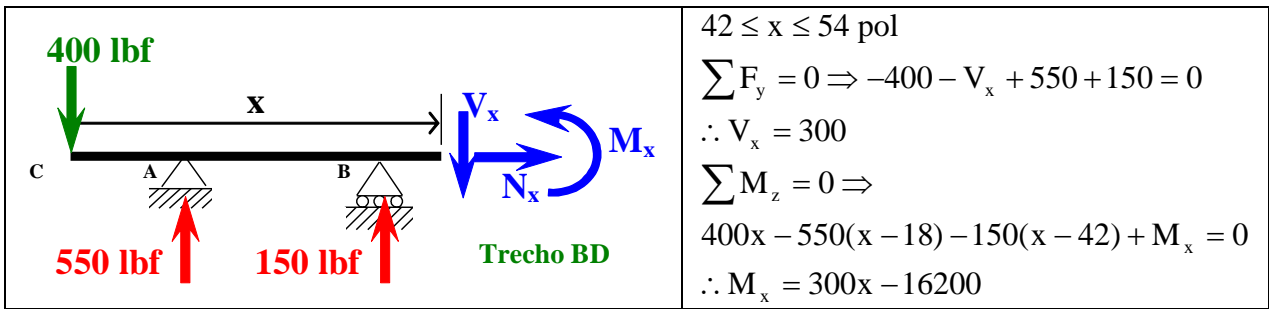
$$\sum M_z = 0 \Rightarrow V_A \times 24 - 400 \times 42 + 300 \times 12 = 0 \Rightarrow V_A = 550 \text{ lbf}$$

- usando a equação: $\sum F_y = 0$, temos:

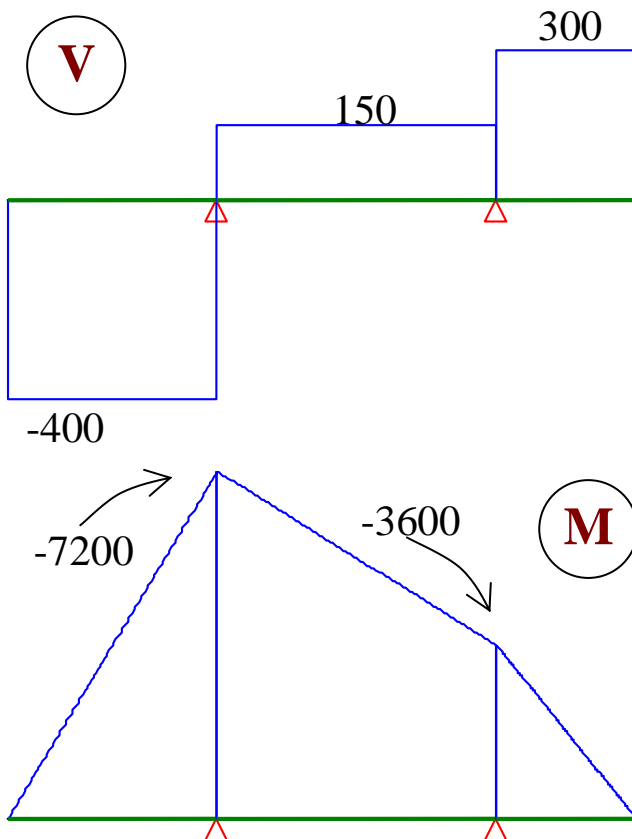
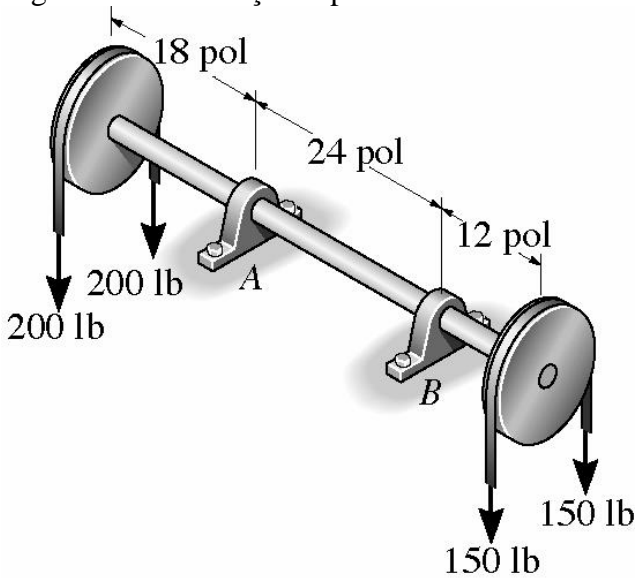
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_A + V_B - 400 - 300 = 0 \Rightarrow V_B = 150 \text{ lbf}$$

Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

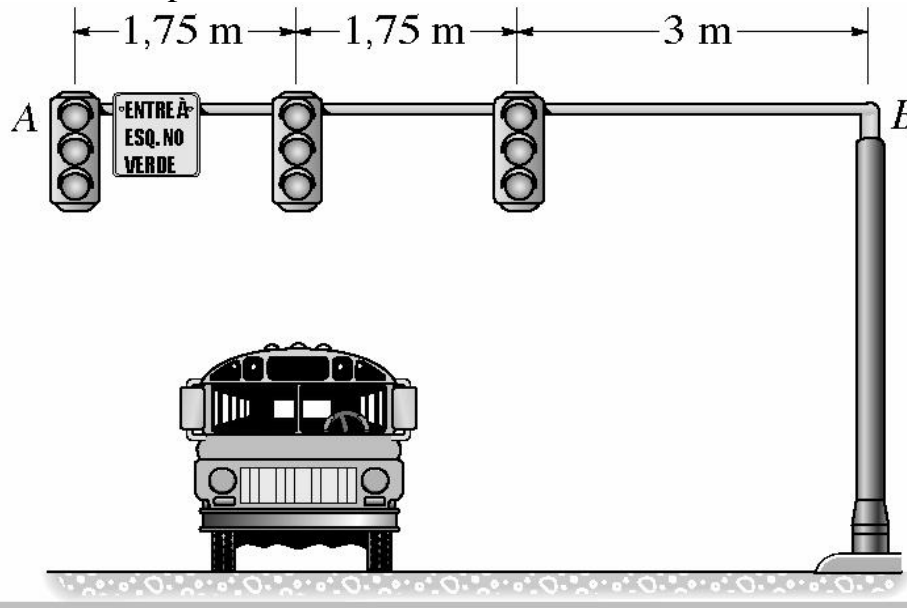
<p style="text-align: center;">Trecho CA</p>	$0 \leq x \leq 18 \text{ pol}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -400 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -400$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 400x + M_x = 0$ $\therefore M_x = -400x$
<p style="text-align: center;">Trecho AB</p>	$18 \leq x \leq 42 \text{ pol}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -400 - V_x + 550 = 0$ $\therefore V_x = 150$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 400x - 550(x - 18) + M_x = 0$ $\therefore M_x = 150x - 9900$



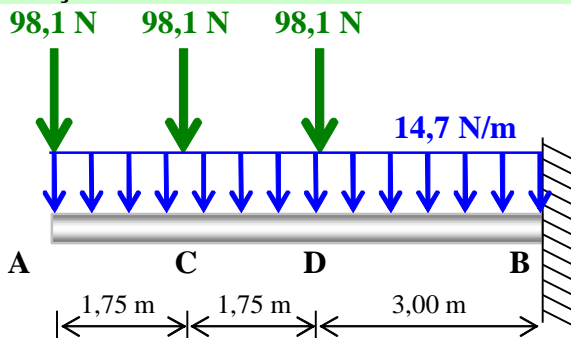
Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas (abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



6.3 Os três semáforos têm, cada um, massa de 10 kg e o tubo em balanço AB tem massa de 1,5 kg/m. Desenhar os diagramas de força cortante e momento para o tubo. Desprezar a massa da placa.

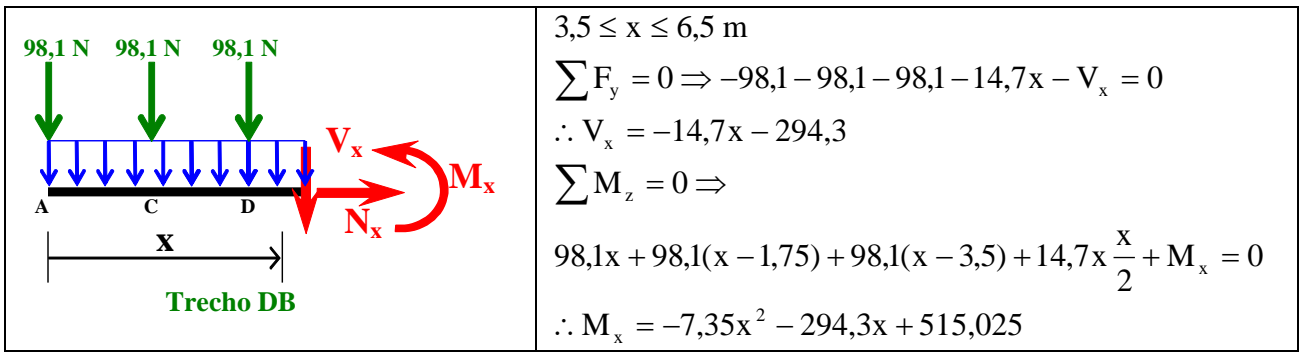


Solução:

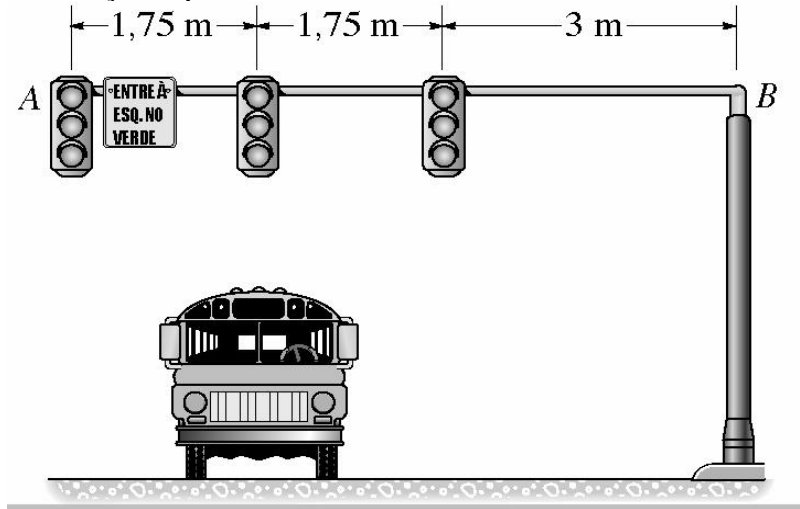


Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

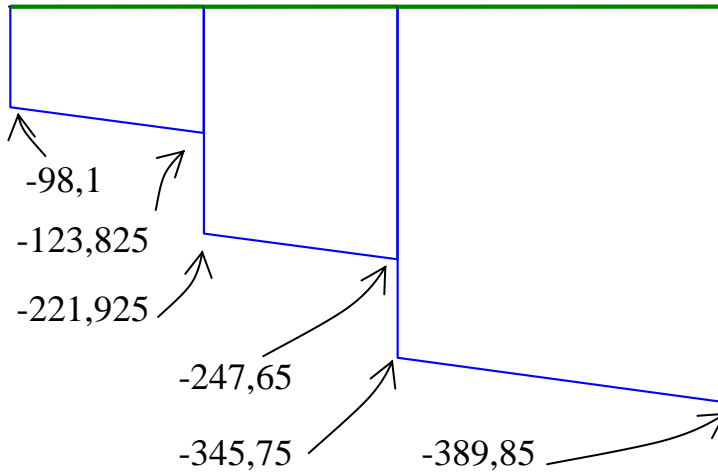
<p>Trecho AC</p>	$0 \leq x \leq 1,75 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -98,1 - 14,7x - V_x = 0$ $\therefore V_x = -14,7x - 98,1$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 98,1x + 14,7x \frac{x}{2} + M_x = 0$ $\therefore M_x = -7,35x^2 - 98,1x$
<p>Trecho CD</p>	$1,75 \leq x \leq 3,5 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -98,1 - 98,1 - 14,7x - V_x = 0$ $\therefore V_x = -14,7x - 196,2$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow$ $98,1x + 98,1(x - 1,75) + 14,7x \frac{x}{2} + M_x = 0$ $\therefore M_x = -7,35x^2 - 196,2x + 171,675$



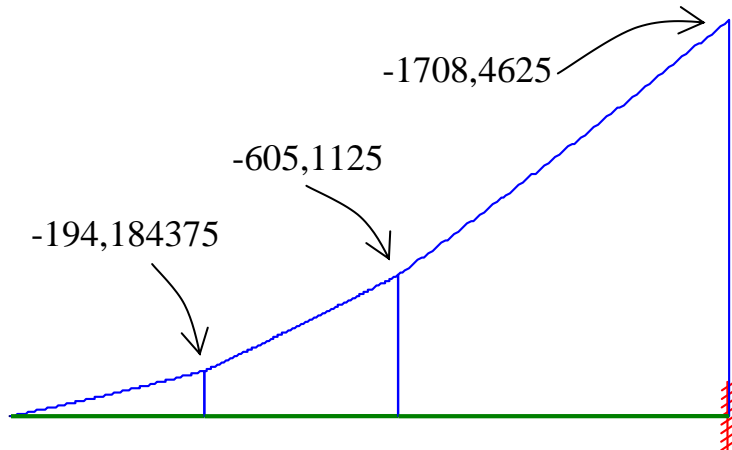
Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas (abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



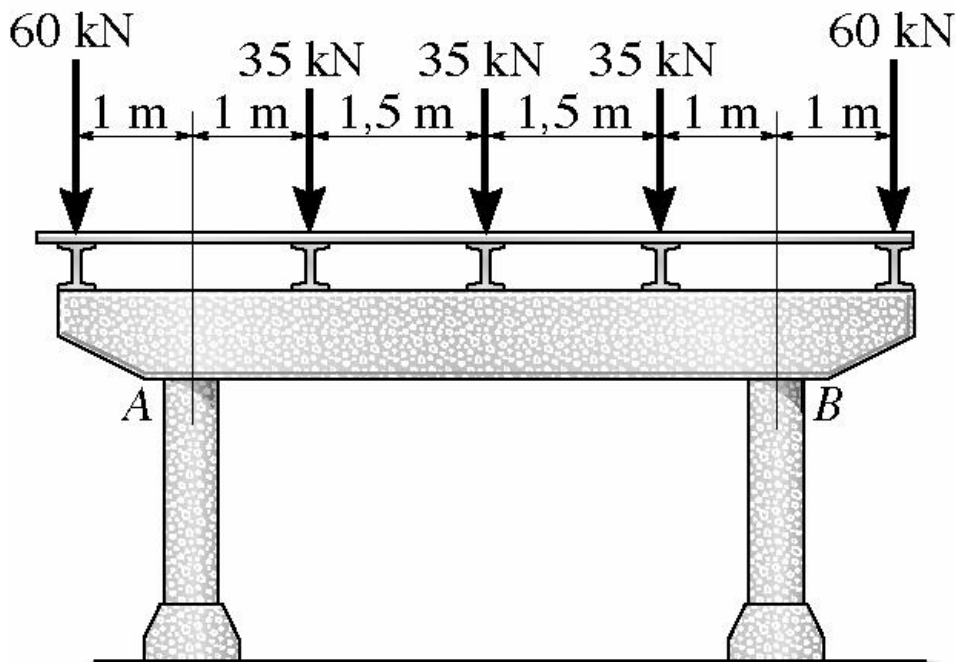
V



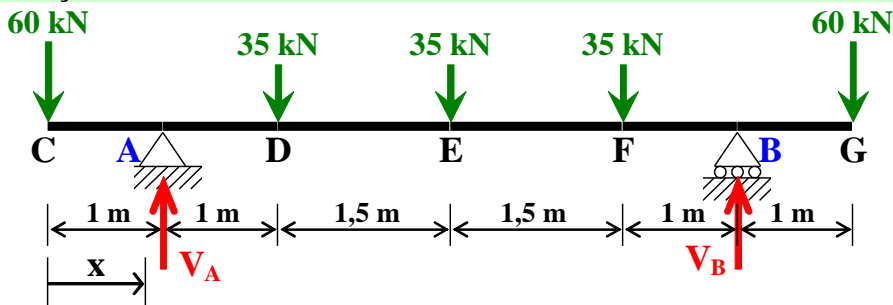
M



6.5 O encontro de concreto armado é usado para apoiar as longarinas da plataforma de uma ponte. Desenhar seus diagramas de força cortante e momento quando ele é submetido às cargas da longarina mostradas. Supor que as colunas A e B exercem apenas reações verticais sobre o encontro.



Solução:



- Utilizando as equações de equilíbrio, calculam-se as reações de apoio.

$$\sum F_x = 0 \quad \text{Não será utilizada pois o enunciado afirma que os apoios exercem apenas reações verticais.}$$

- Em seguida pode-se resolver a equação: $\sum M_z = 0$, assim, tomando um eixo z que passa pelo ponto B temos:

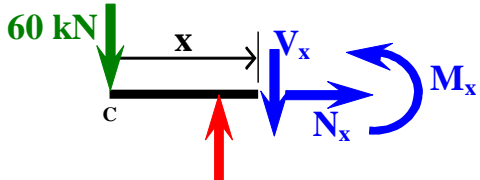
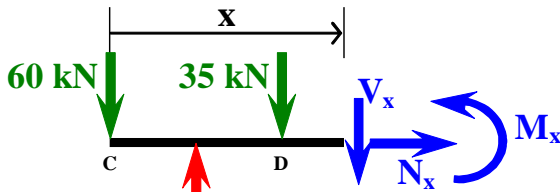
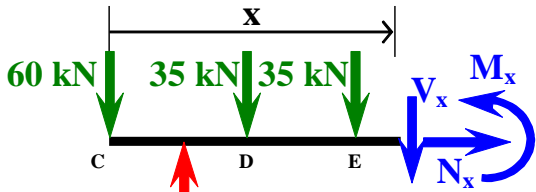
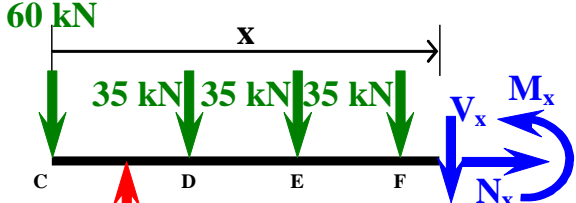
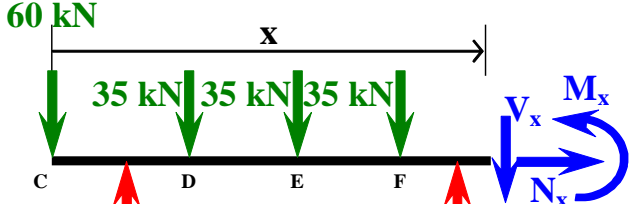
$$\sum M_z = 0 \Rightarrow V_A \times 5 - 60 \times 6 - 35 \times 4 - 35 \times 2,5 - 35 \times 1 + 60 \times 1 = 0 \Rightarrow V_A = 112,5 \text{ kN}$$

- usando a equação: $\sum F_y = 0$, temos:

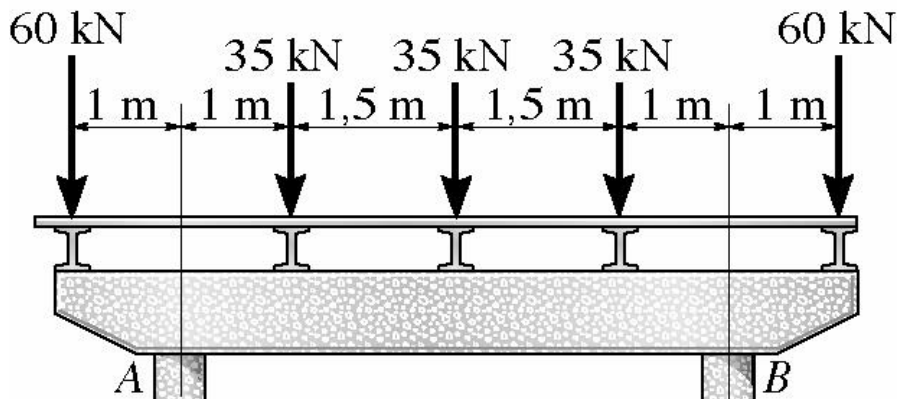
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_A + V_B - 60 - 35 - 35 - 35 - 60 = 0 \Rightarrow V_B = 112,5 \text{ kN}$$

Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

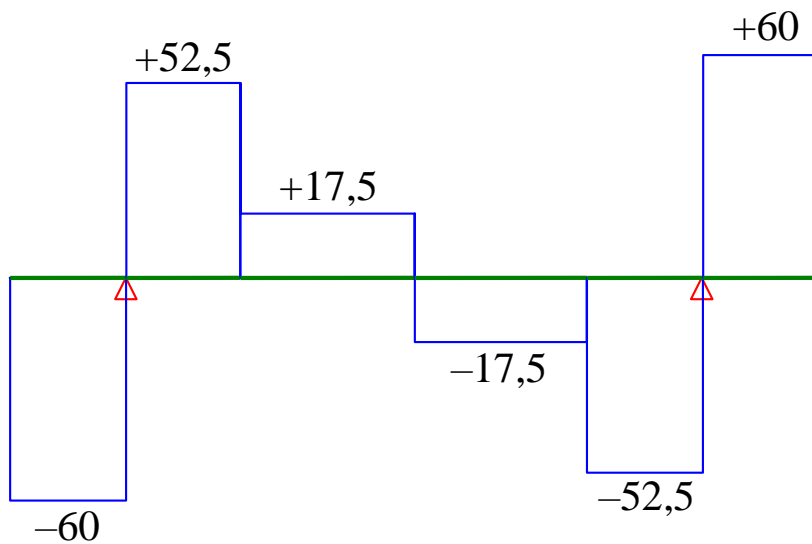
	$0 \leq x \leq 1 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -60 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -60$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow -60x - M_x = 0$ $\therefore M_x = -60x$
<p>Trecho CA</p>	

 <p>Trecho AD 112,5 kN</p>	$1 \leq x \leq 2 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -60 + 112,5 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 52,5$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow -60x + 112,5(x - 1) - M_x = 0$ $\therefore M_x = 52,5x - 112,5$
 <p>Trecho DE</p>	$2 \leq x \leq 3,5 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -60 + 112,5 - 35 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 17,5$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow$ $-60x + 112,5(x - 1) - 35(x - 2) - M_x = 0$ $\therefore M_x = 17,5x - 42,5$
 <p>Trecho EF</p>	$3,5 \leq x \leq 5 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow$ $-60 + 112,5 - 35 - 35 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -17,5$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow M_x = 17,5x - 42,5 - 35(x - 3,5)$ $\therefore M_x = -17,5x + 80$
 <p>Trecho FB</p>	$5 \leq x \leq 6 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow$ $-60 + 112,5 - 35 - 35 - 35 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -52,5$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow M_x = -17,5x + 80 - 35(x - 5)$ $\therefore M_x = -52,5x + 255$
 <p>Trecho BG 112,5 kN</p>	$6 \leq x \leq 7 \text{ m}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow$ $-60 + 112,5 - 35 - 35 - 35 + 112,5 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 60$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow M_x = -52,5x + 255 + 112,5(x - 6)$ $\therefore M_x = 60x - 420$

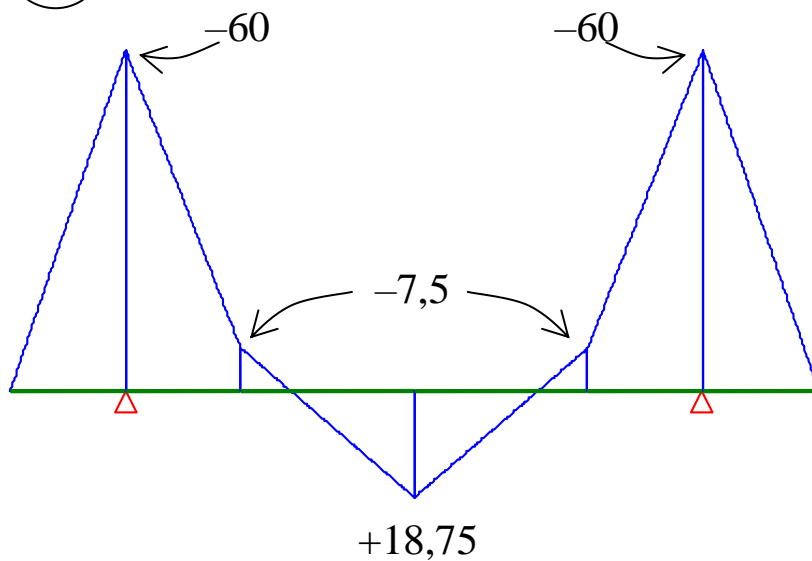
Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas de forças cortantes em kN e diagrama de momentos em kN.m (logo abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



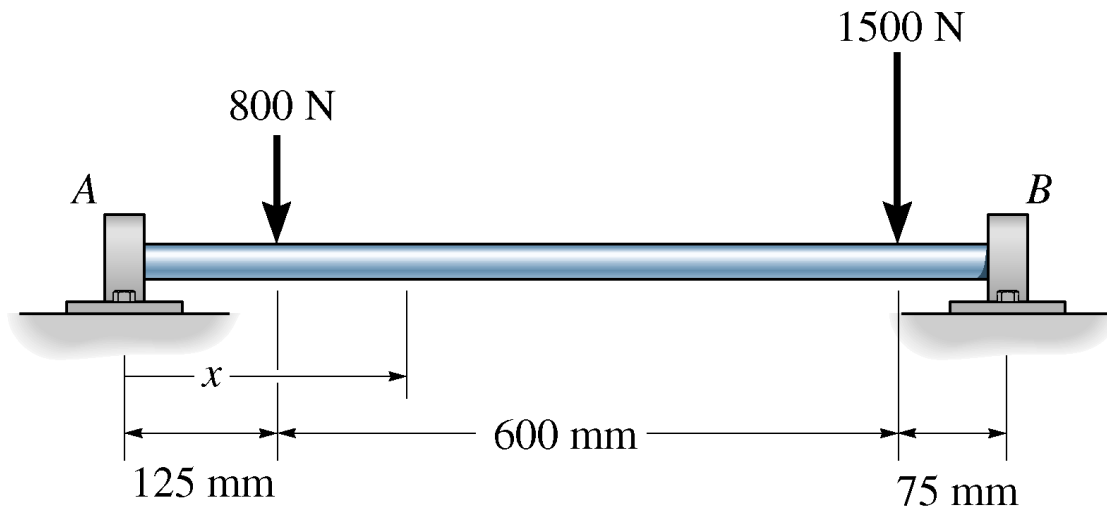
V



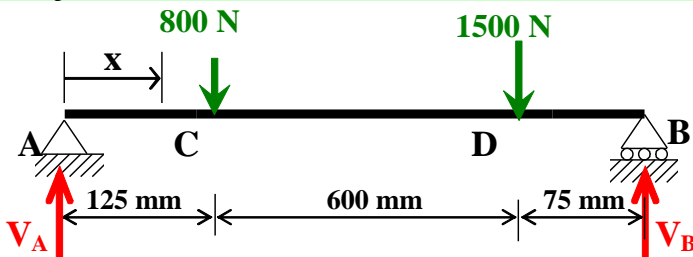
M



6.6. Desenhar os diagramas de força cortante e momento para o eixo. Os mancais em A e B exercem apenas reações verticais sobre ele. Expressar também a força cortante e o momento em função de x na região $125 \text{ mm} < x < 725 \text{ mm}$.



Solução:



- Utilizando as equações de equilíbrio, calculam-se as reações de apoio.

$\sum F_x = 0$ Não será utilizada pois o enunciado afirma que os apoios exercem apenas reações verticais.

- Em seguida pode-se resolver a equação: $\sum M_z = 0$, assim, tomando um eixo z que passa pelo ponto B temos:

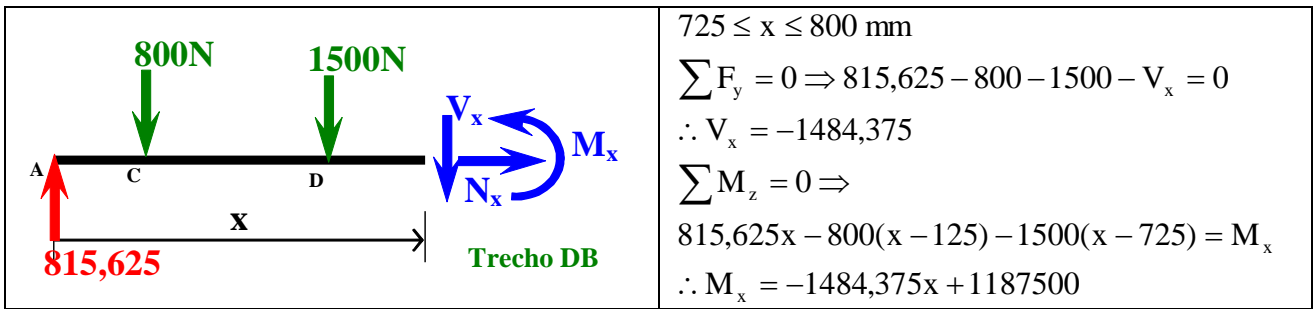
$$\sum M_z = 0 \Rightarrow V_A \times 800 - 800 \times 675 - 1500 \times 75 = 0 \Rightarrow V_A = 815,625 \text{ N}$$

- usando a equação: $\sum F_y = 0$, temos:

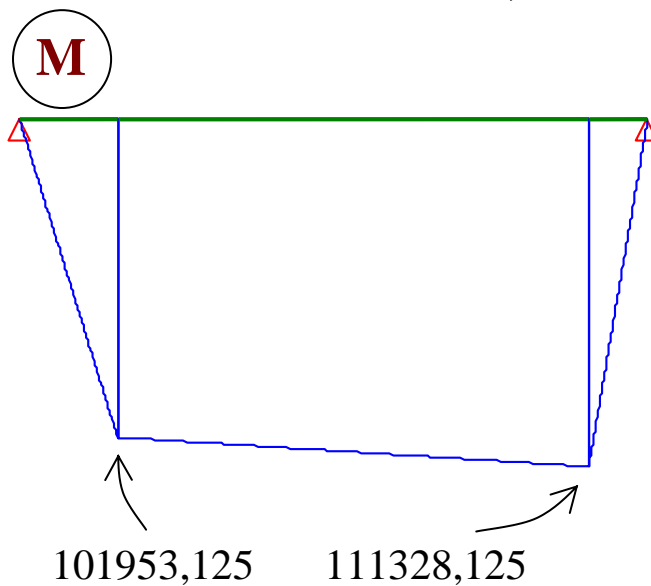
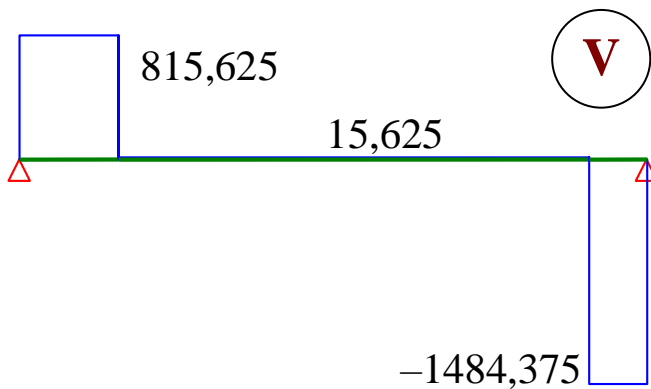
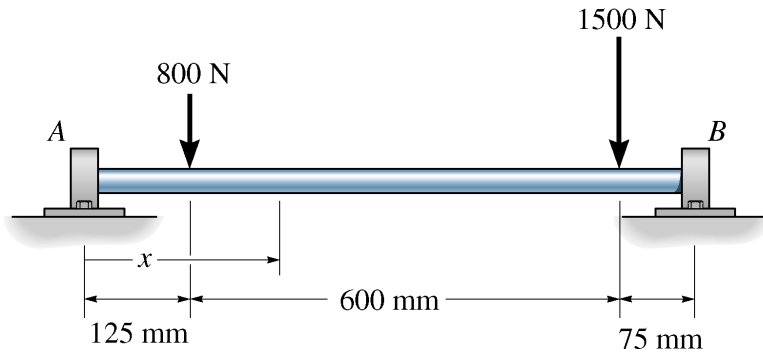
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_A + V_B - 800 - 1500 = 0 \Rightarrow V_B = 1484,375 \text{ N}$$

Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

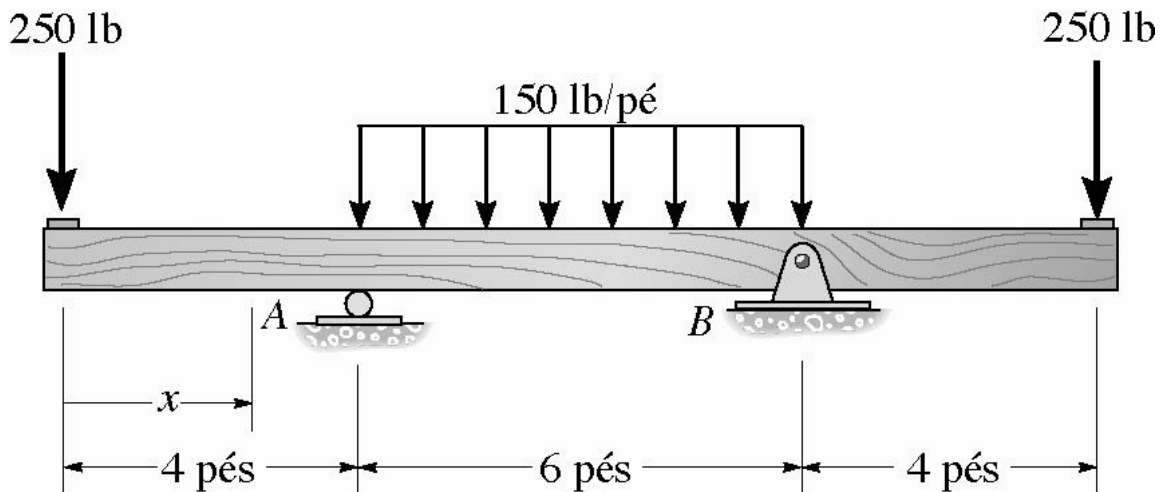
<p style="text-align: center;">Trecho AC</p>	$0 \leq x \leq 125 \text{ mm}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow 815,625 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 815,625$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 815,625x - M_x = 0$ $\therefore M_x = 815,625x$
<p style="text-align: center;">Trecho CD</p>	$125 \leq x \leq 725 \text{ mm}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow 815,625 - 800 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 15,625$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 815,625x - 800(x - 125) = M_x$ $\therefore M_x = 15,625x + 100000$



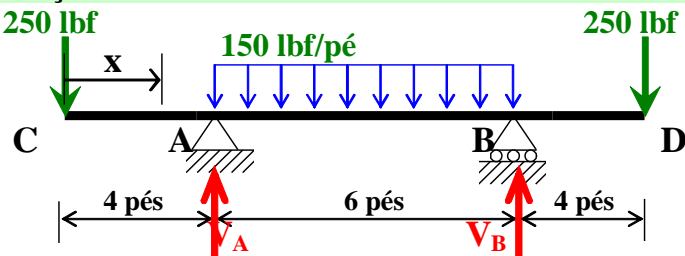
Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas de forças cortantes em N e diagrama de momentos em N.mm (abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



6.32. Desenhar os diagramas de força cortante e momento da viga de madeira e determinar a força cortante e o momento em toda a viga em função de x .



Solução:



- Utilizando as equações de equilíbrio, calculam-se as reações de apoio.

$\sum F_x = 0$ Não será utilizada pois o enunciado afirma que os apoios exercem apenas reações verticais.

- Em seguida pode-se resolver a equação: $\sum M_z = 0$, assim, tomando um eixo z que passa pelo ponto B temos:

$$\sum M_z = 0 \Rightarrow V_A \times 6 - 250 \times 10 - (150 \times 6) \times 3 + 250 \times 4 = 0 \Rightarrow V_A = 700 \text{ lbf}$$

- usando a equação: $\sum F_y = 0$, temos:

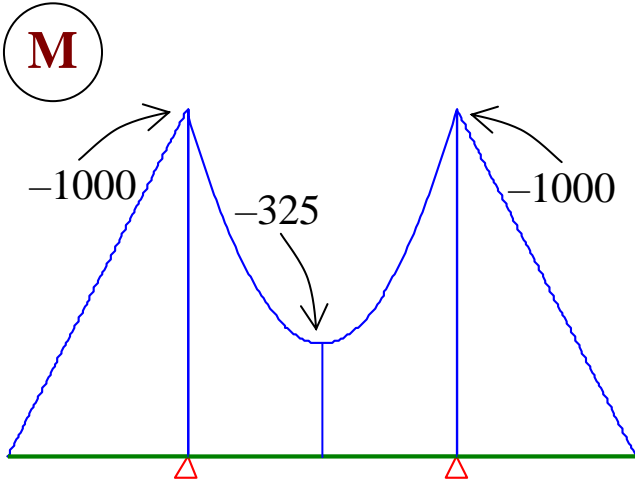
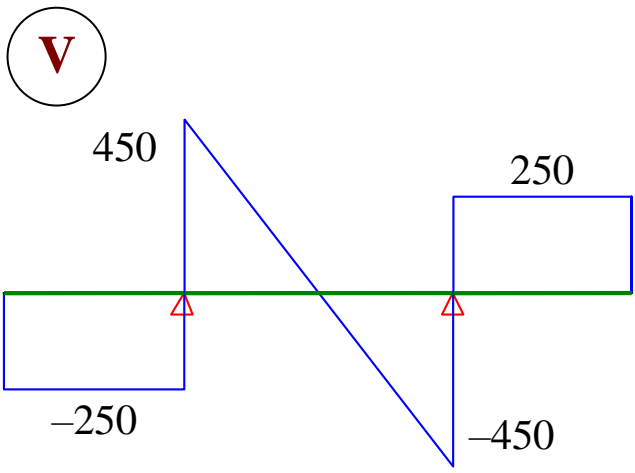
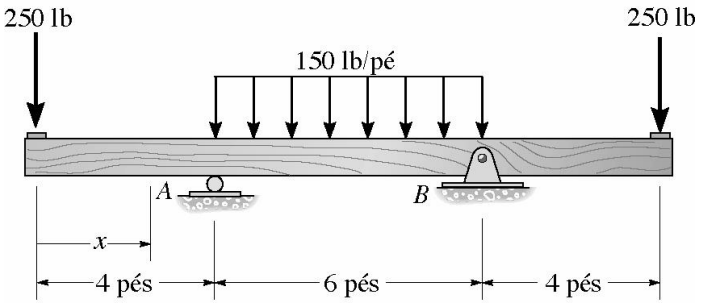
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_A + V_B - 250 - 250 - 150 \times 6 = 0 \Rightarrow V_B = 700 \text{ lbf}$$

Equações de esforços para cada um dos trechos. (Os esforços normais são iguais a zero, $N_x=0$)

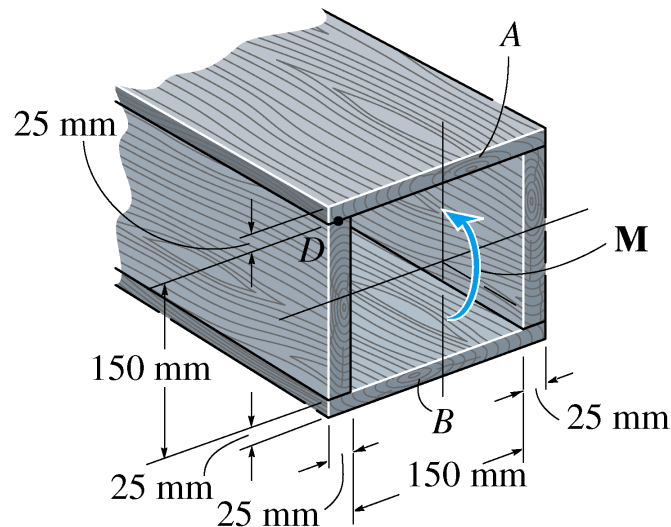
<p>Trecho CA</p>	$0 \leq x \leq 4 \text{ pés}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -250 - V_x = 0$ $\therefore V_x = -250$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow 250x + M_x = 0$ $\therefore M_x = -250x$
<p>Trecho AB</p>	$4 \leq x \leq 10 \text{ pés}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow -250 - 150(x - 4) + 700 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 1050 - 150x$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow$ $250x - 700(x - 4) + 150 \frac{(x - 4)^2}{2} + M_x = 0$ $\therefore M_x = -4000 + 1050x - 75x^2$

	$10 \leq x \leq 14 \text{ pés}$ $\sum F_y = 0 \Rightarrow$ $-250 - 150 \times 6 + 700 + 700 - V_x = 0$ $\therefore V_x = 250$ $\sum M_z = 0 \Rightarrow$ $250x - 700(x - 4) + 150 \times 6(x - 7) +$ $-700(x - 10) + M_x = 0$ $\therefore M_x = 250x - 3500$
--	--

Resposta: Com as equações (acima) podemos traçar os diagramas de forças cortantes em lbf e diagrama de momentos em lbf.pé (abaixo). Note que os momentos negativos foram traçados para cima.



6.39. Determinar o momento M que deve ser aplicado à viga a fim de criar um esforço de compressão de $\sigma_D=30$ MPa no ponto D . Desenhar também a distribuição de tensão que atua sobre a seção transversal e calcular a tensão máxima desenvolvida na viga.



Solução:

Momento de inércia da seção transversal em relação à linha neutra (medidas em cm).

➤ ou usando 4 retângulos (somados):

$$I_x = \left[\frac{20 \times 2,5^3}{12} + (20 \times 2,5) \times 8,75^2 \right] \times 2 + \left(\frac{2,5 \times 15^3}{12} \right) \times 2 = 9114,58333 \text{ cm}^4$$

➤ ou usando 2 retângulos (maior subtraindo o menor):

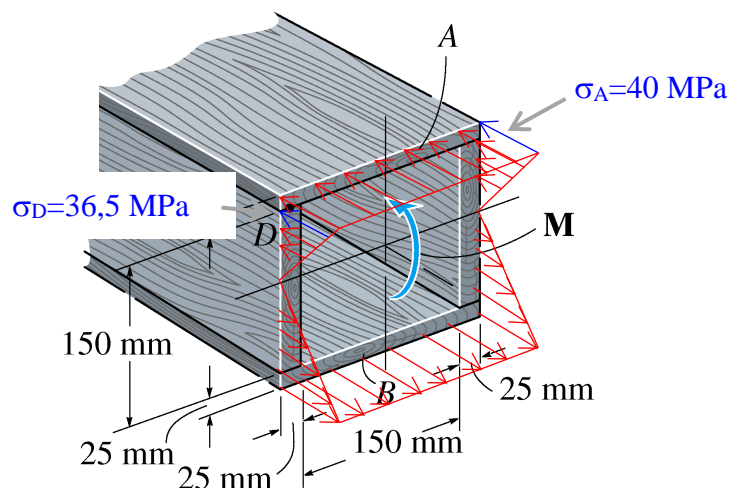
$$I_x = \frac{20 \times 20^3}{12} - \frac{15 \times 15^3}{12} = 9114,58333 \text{ cm}^4$$

A tensão de flexão no ponto D :

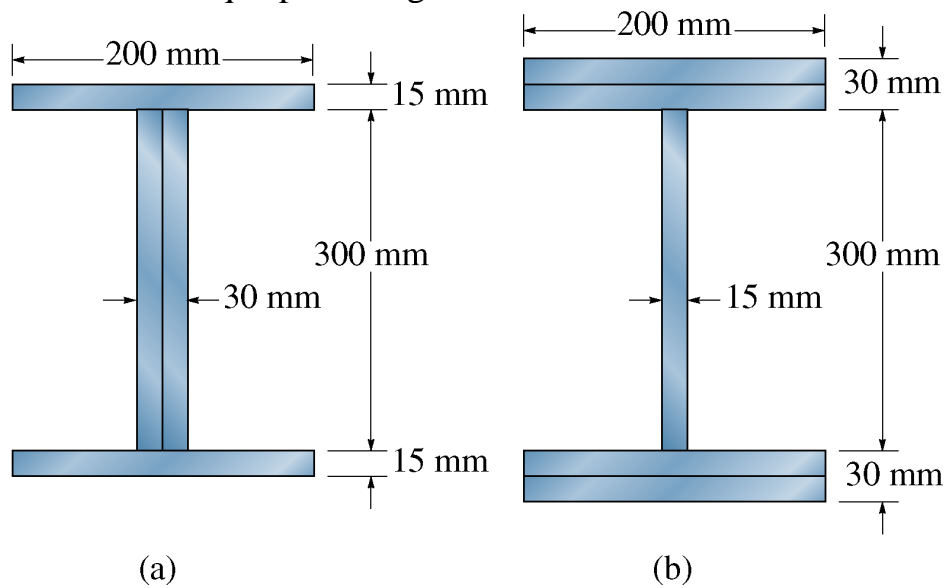
$$\sigma_x = \frac{M}{I_x} y \Leftrightarrow M = \frac{\sigma_x I_x}{y} = \frac{3 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} \times 9114,58333 \text{ cm}^4}{7,5 \text{ cm}} = 3645,8 \text{ kN.cm} \therefore \mathbf{M = 36,5 \text{ kN.m}}$$

A tensão máxima de flexão desenvolvida na viga:

$$\sigma_{\max} = \frac{M}{I_x} y = \frac{3645,8 \text{ kN.cm}}{9114,58333 \text{ cm}^4} \times 10 \text{ cm} = 4 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} \therefore \mathbf{\sigma_{\max} = 40 \text{ MPa}}$$



6.42 Foram propostas duas soluções para o projeto de uma viga. Determinar qual delas suportará um momento $M = 150 \text{ kN.m}$ com a menor tensão normal de flexão. Qual é essa menor tensão? Com que porcentagem ele é mais eficiente?



Solução:

$$M = 150 \text{ kN.m} = 150 \times 10^6 \text{ N.mm}$$

O momento de Inércia:

Seção (a)

$$I_a = \left[\frac{200 \times 15^3}{12} + (200 \times 15) \times 157,5^2 \right] \times 2 + \left[\frac{30 \times 300^3}{12} + (30 \times 300) \times 0^2 \right]$$

$$\therefore I_a = 216450000 \text{ mm}^4$$

$$\sigma_a = \frac{M_{\max}}{I_a} c_a = \frac{150 \times 10^6}{216450000} \times 165$$

$$\therefore \sigma_a = 114 \text{ MPa}$$

Seção (b)

$$I_b = \left[\frac{200 \times 30^3}{12} + (200 \times 30) \times 165^2 \right] \times 2 + \left[\frac{15 \times 300^3}{12} + (15 \times 300) \times 0^2 \right]$$

$$\therefore I_b = 361350000 \text{ mm}^4$$

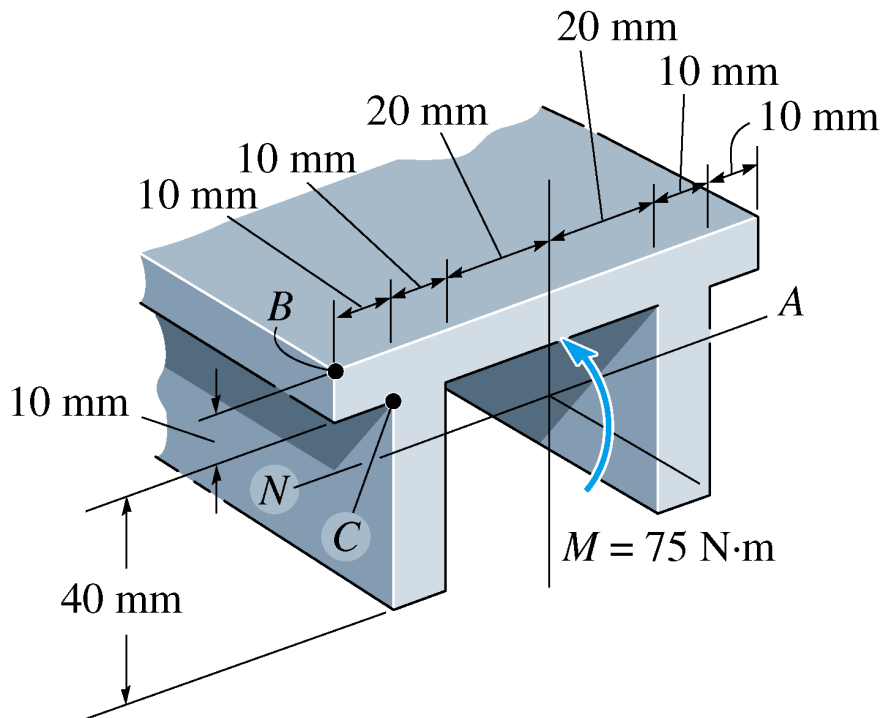
$$\sigma_b = \frac{M_{\max}}{I_b} c_b = \frac{150 \times 10^6}{361350000} \times 180$$

$$\therefore \sigma_b = 74,7 \text{ MPa}$$

$$\text{Eficiência} = \frac{114 - 74,7}{74,7} \times 100 = 53\%$$

Resposta: A menor tensão normal é do perfil b e é de **74,7 MPa** com eficiência de **53%**.

6.47 A peça de máquina de alumínio está sujeita a um momento $M = 75 \text{ N}\cdot\text{m}$. Determinar a tensão normal de flexão nos pontos B e C da seção transversal. Desenhar os resultados em um elemento de volume localizado em cada um desses pontos.



Solução:

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(10 \times 40) \times 20 + (10 \times 40) \times 20 + (80 \times 10) \times 45}{(10 \times 40) + (10 \times 40) + (80 \times 10)} \Rightarrow \bar{y} = 32,5 \text{ mm}$$

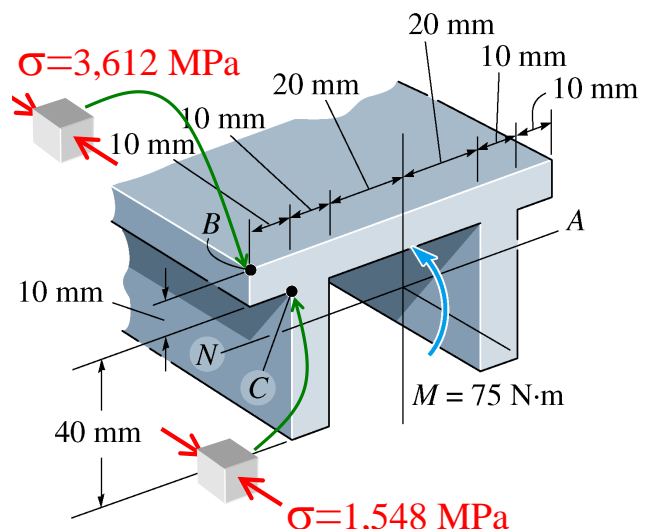
$$I_x = \left[\frac{10 \times 40^3}{12} + (10 \times 40) \times 12,5^2 \right] \times 2 + \left[\frac{80 \times 10^3}{12} + (80 \times 10) \times 12,5^2 \right]$$

$$\therefore I_x = \frac{1090000}{3} \text{ mm}^4$$

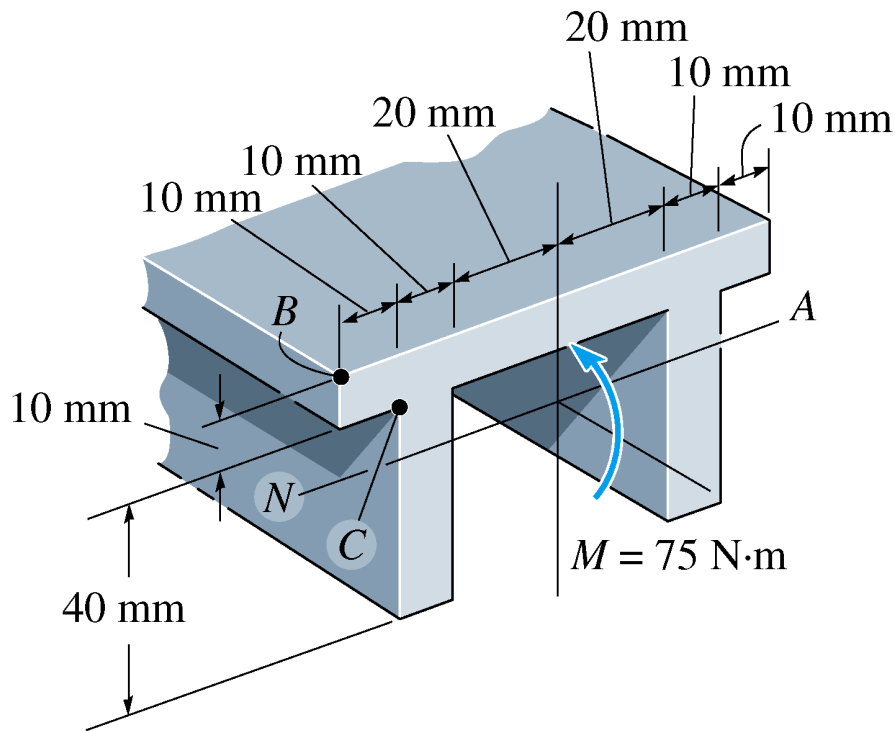
$$\sigma_B = \frac{M_{\max}}{I_x} y_B = \frac{75000}{\frac{1090000}{3}} \times 17,5 = 3,612 \text{ MPa}$$

$$\sigma_C = \frac{M_{\max}}{I_x} y_C = \frac{75000}{\frac{1090000}{3}} \times 7,5 = 1,548 \text{ MPa}$$

Resposta: As tensões normais de flexão nos pontos B e C da seção transversal são, respectivamente, **3,612 MPa** e **1,548 MPa**.



6.48 A peça de máquina de alumínio está sujeita a um momento $M = 75 \text{ N}\cdot\text{m}$. Determinar as tensões normais de flexão máximas de tração e de compressão na peça.



Solução:

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(10 \times 40) \times 20 + (10 \times 40) \times 20 + (80 \times 10) \times 45}{(10 \times 40) + (10 \times 40) + (80 \times 10)} \Rightarrow \bar{y} = 32,5 \text{ mm}$$

$$I_x = \left[\frac{10 \times 40^3}{12} + (10 \times 40) \times 12,5^2 \right] \times 2 + \left[\frac{80 \times 10^3}{12} + (80 \times 10) \times 12,5^2 \right]$$

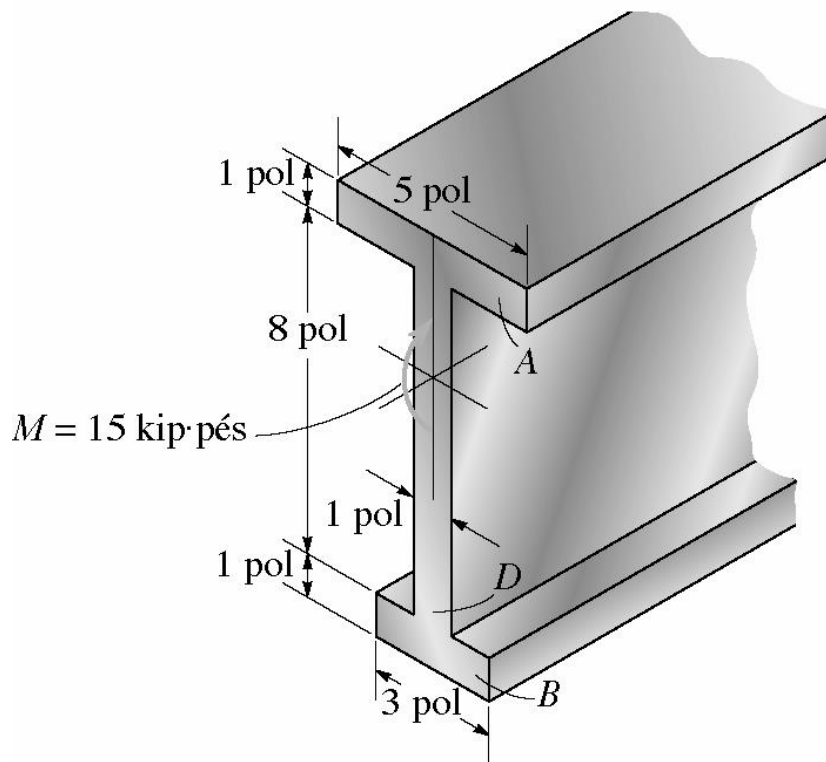
$$\therefore I_x = \frac{1090000}{3} \text{ mm}^4$$

$$\sigma_{\max}^- = \frac{M_{\max}}{I_x} y_B = -\frac{75000}{\frac{1090000}{3}} \times 17,5 = -3,612 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{\max}^+ = \frac{M_{\max}}{I_x} y_{\text{base}} = \frac{75000}{\frac{1090000}{3}} \times 32,5 = +6,709 \text{ MPa}$$

Resposta: As tensões normais de flexão máximas são: **3,612 MPa** de compressão e **6,709 MPa** de tração.

6.55 A viga está sujeita a um momento de 15 kip.pés. Determinar a força resultante que a tensão produz nos flanges superior A e inferior B. Calcular também a tensão máxima desenvolvida na viga.



Solução:

$$M = 15 \text{ kip}\cdot\text{pés} = 15 \times 1000 \text{ lbf} \times 12 \text{ pol} = 180000 \text{ lbf}\cdot\text{pol}$$

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(5 \times 1) \times 9,5 + (1 \times 8) \times 5 + (3 \times 1) \times 0,5}{(5 \times 1) + (1 \times 8) + (3 \times 1)} \Rightarrow \bar{y} = 5,5625 \text{ pol}$$

Momento de inércia da seção transversal em relação à linha neutra:

$$I_x = \frac{5 \times 1^3}{12} + (5 \times 1) \times (5,5625 - 9,5)^2 + \frac{1 \times 8^3}{12} + (1 \times 8) \times (5,5625 - 5)^2 + \frac{3 \times 1^3}{12} + (3 \times 1) \times (5,5625 - 0,5)^2$$

$$\therefore I_x = 200,2708333 \text{ pol}^4$$

As tensões na parte superior e inferior do **flange superior** são:

$$\sigma_{\text{sup}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{sup}} = \frac{180000}{200,2708333} \times (10 - 5,5625) = 3988 \text{ psi}$$

$$\sigma_{\text{inf}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{inf}} = \frac{180000}{200,2708333} \times (9 - 5,5625) = 3090 \text{ psi}$$

$$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (\sigma_{\text{sup}} + \sigma_{\text{inf}})$$

$$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (3988 + 3090) = 3539 \text{ psi}$$

$$F_{\text{mesa}} = A_{\text{mesa}} \times \sigma_{\text{méd}}$$

$$F_{\text{mesa}} = (5 \times 1) \times 3539 = 17695 \text{ lbf}$$

As tensões na parte superior e inferior do **flange inferior** são:

$$\sigma_{\text{sup}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{sup}} = \frac{180000}{200,2708333} \times (5,5625 - 1) = 4100,7 \text{ psi}$$

$$\sigma_{\text{inf}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{inf}} = \frac{180000}{200,2708333} \times 5,5625 = 4999,5 \text{ psi} = \sigma_{\text{max}}$$

$$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (\sigma_{\text{sup}} + \sigma_{\text{inf}})$$

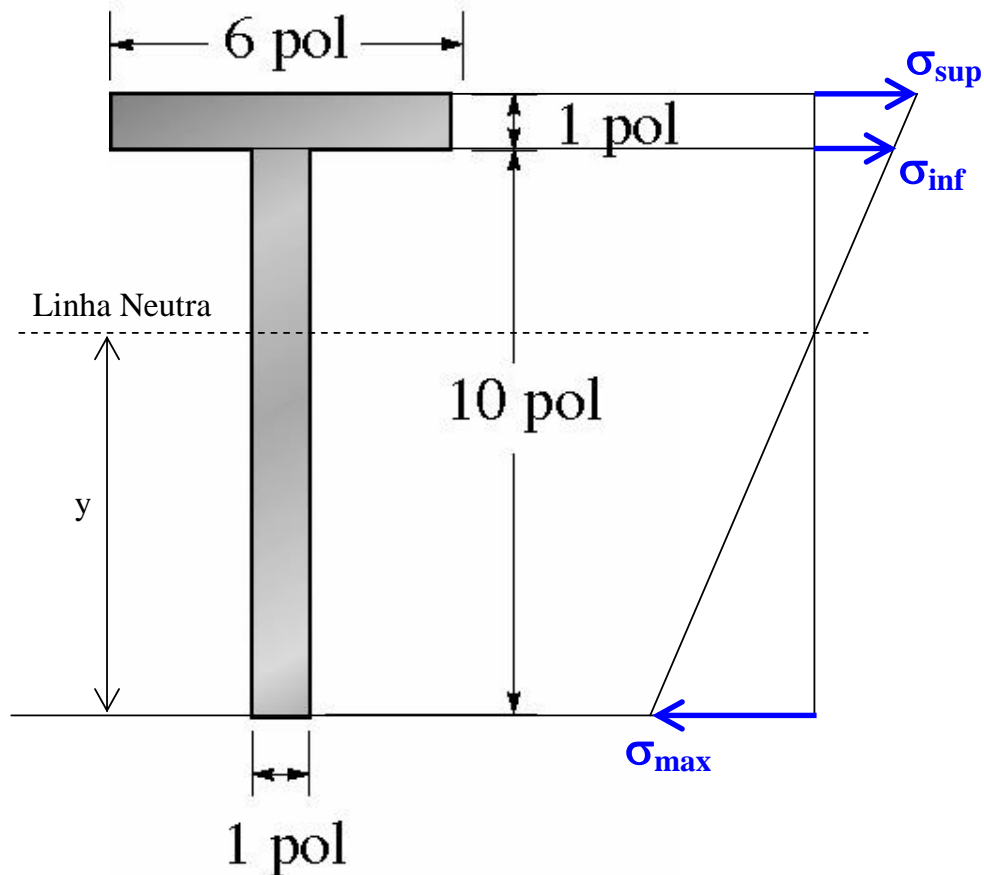
$$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (4100,7 + 4999,5) = 4550,1 \text{ psi}$$

$$F_{\text{mesa}} = A_{\text{mesa}} \times \sigma_{\text{méd}}$$

$$F_{\text{mesa}} = (3 \times 1) \times 4550,1 = 13650,3 \text{ lbf}$$

Resposta: A força resultante que as tensões produzem no **flange superior** é de 17,7 kip de compressão. A força resultante que as tensões produzem no **flange inferior** é de 13,7 kip de tração. A tensão máxima na seção é de 5 ksi de compressão na parte inferior do **flange inferior** (tração).

6.68 A seção transversal de uma viga está sujeita a um momento de 12 kip . pés. Determinar a força resultante que a tensão produz na mesa (6 pol × 1 pol). Calcular também a tensão máxima desenvolvida nesta seção transversal da viga.



Solução:

$$M = 12 \text{ kip.pé} = 12 \times 1000 \text{ lbf} \times 12 \text{ pol} = 144000 \text{ lbf.pol}$$

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(1 \times 10) \times 5 + (6 \times 1) \times 10,5}{(1 \times 10) + (6 \times 1)} \Rightarrow \bar{y} = 7,0625 \text{ pol}$$

Momento de inércia da seção transversal em relação a linha neutra:

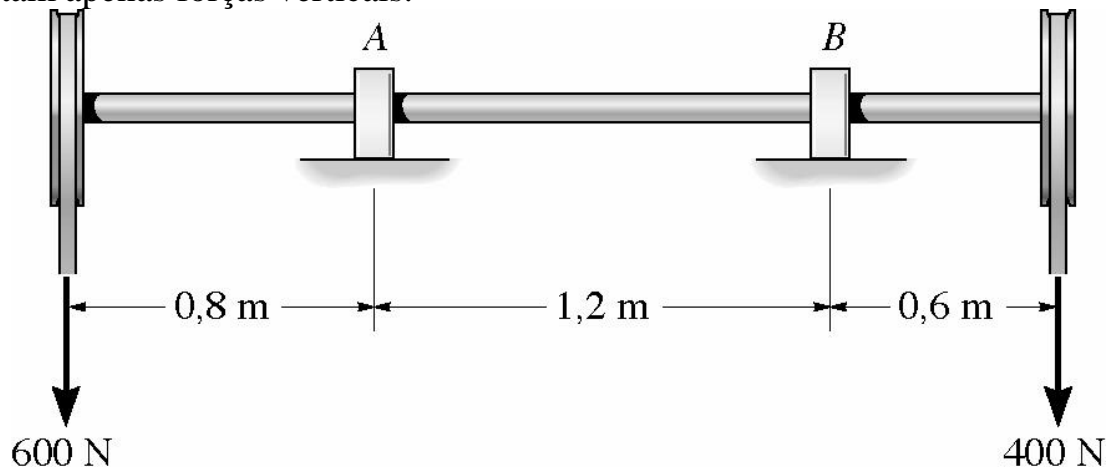
$$I_x = \frac{1 \times 10^3}{12} + (1 \times 10) \times (7,0625 - 5)^2 + \frac{6 \times 1^3}{12} + (6 \times 1) \times (10,5 - 7,0625)^2 \therefore I_x = 197,271 \text{ pol}^4$$

As tensões na parte superior e inferior da mesa são:

$\sigma_{\text{sup}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{sup}} = \frac{144000}{197,271} \times 3,9375 = 2874 \text{ psi}$	$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (\sigma_{\text{sup}} + \sigma_{\text{inf}})$
$\sigma_{\text{inf}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} y_{\text{inf}} = \frac{144000}{197,271} \times 2,9375 = 2144 \text{ psi}$	$\sigma_{\text{méd}} = \frac{1}{2} (2874 + 2144) = 2509 \text{ psi}$
$\sigma_{\text{max}} = \frac{M_{\text{max}}}{I_x} \bar{y} = \frac{144000}{197,271} \times 7,0625 = 5155 \text{ psi}$	$F_{\text{mesa}} = A_{\text{mesa}} \times \sigma_{\text{méd}}$
	$F_{\text{mesa}} = (6 \times 1) \times 2509 = 15055 \text{ lbf}$

Resposta: A força resultante que a tensão produz na mesa é de 15,1 kip. A tensão máxima na seção é de 5,2 ksi de compressão na parte inferior da alma.

6.71 Determinar a tensão normal de flexão máxima absoluta no eixo de 30 mm de diâmetro que está submetido a forças concentradas. As buchas nos apoios A e B suportam apenas forças verticais.



Solução:

A tensão normal numa seção transversal de uma viga é:

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{I} c$$

I = momento de inércia da seção (no caso, um círculo). O centróide, c , da seção situa-se no centro da altura. Na questão, o momento máximo, M_{\max} , ocorre no apoio A. Com os dados fornecidos na questão:

$$M_{\max} = P_1 \times a = 600\text{N} \times 0,8 \text{ m} = 480 \text{ N.m} = 480000 \text{ N.mm}$$

$$I = \frac{\pi \times 30^4}{64}$$

$$c = 15 \text{ mm}$$

Assim:

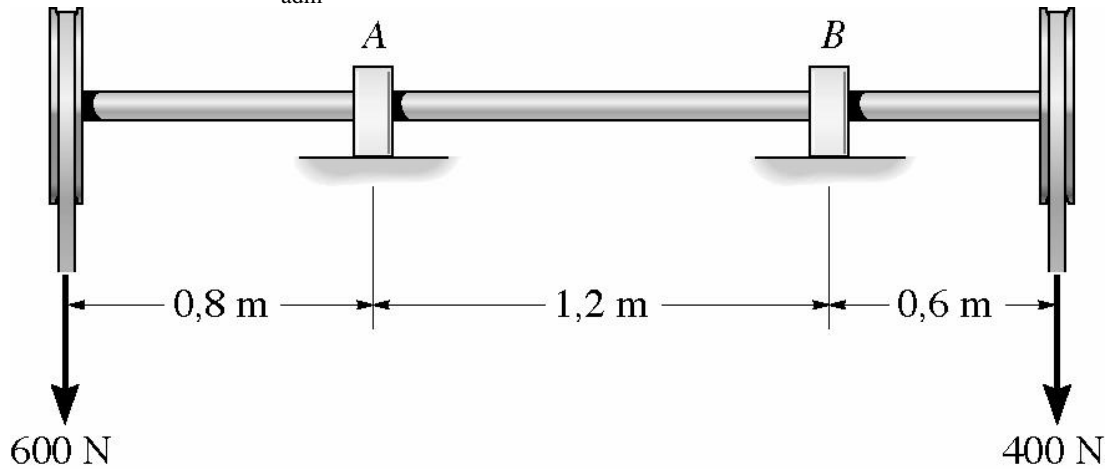
$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{I} c$$

$$\sigma_{\max} = \frac{480000}{\frac{\pi \times 30^4}{64}} \times 15 = 181,08 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

$$\therefore \sigma_{\max} = 181 \text{ MPa}$$

Resposta: A tensão normal de flexão máxima absoluta é de $\sigma_{\max} = 181 \text{ MPa}$.

6.72 Determinar o menor diâmetro admissível do eixo submetido a forças concentradas. As buchas nos apoios A e B suportam apenas forças verticais e a tensão de flexão admissível é $\sigma_{adm} = 160 \text{ MPa}$.



Solução:

A tensão normal numa seção transversal de uma viga é:

$$\sigma_{max} = \frac{M_{max}}{I} c$$

I = momento de inércia da seção (no caso, um círculo). O centróide, c , da seção situa-se no centro da altura. Na questão, o momento máximo, M_{max} , ocorre no apoio A. Com os dados fornecidos na questão:

$$M_{max} = P_1 \times a = 600\text{N} \times 0,8 \text{ m} = 480 \text{ N.m} = 480000 \text{ N.mm}$$

$$I = \frac{\pi \times d^4}{64}$$

$$c = \frac{d}{2}$$

$$Z = \frac{I}{c} = \frac{\frac{\pi \times d^4}{64}}{\frac{d}{2}} = \frac{\pi \times d^3}{32}$$

Assim:

$$\sigma_{adm} = \frac{M_{max}}{I} c = \frac{M_{max}}{Z_{nec}} \Rightarrow Z_{nec} = \frac{M_{max}}{\sigma_{adm}}$$

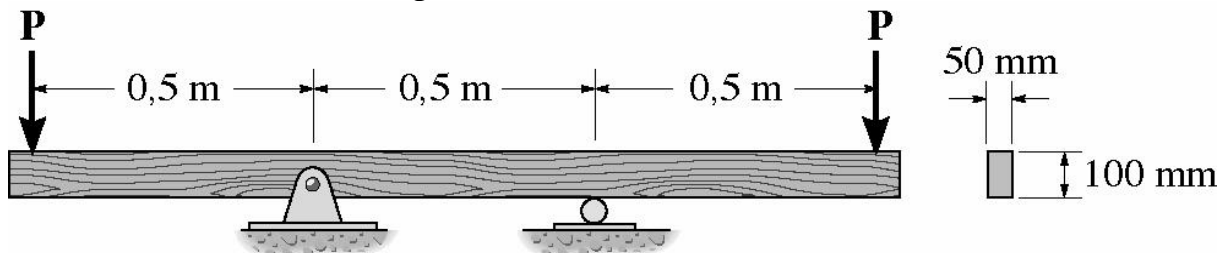
$$Z_{nec} = \frac{480000}{160} = 3000 \text{ mm}^3 = \frac{\pi \times d^3}{32}$$

$$\Rightarrow d = \sqrt[3]{\frac{32 \times 3000}{\pi}}$$

$$\therefore d = 31,3 \text{ mm}$$

Resposta: O menor diâmetro admissível é de $d = 31,3 \text{ mm}$.

6.73 A viga tem seção transversal retangular como mostrado. Determinar a maior carga P que pode ser suportada em suas extremidades em balanço, de modo que a tensão normal de flexão na viga não exceda $\sigma_{adm} = 10\text{MPa}$.



Solução:

A tensão normal numa seção transversal de uma viga é:

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{I} c$$

I = momento de inércia da seção (no caso, um retângulo). O centróide, c , da seção situa-se no centro da altura. Na questão, o momento máximo, M_{\max} , ocorre igualmente nos apoios. Com os dados fornecidos na questão:

$$M_{\max} = P \times a = P \times 0,5 \text{ m} = 500P \text{ mm}$$

$$I = \frac{50 \times 100^3}{12}$$

$$c = 50 \text{ mm}$$

Assim:

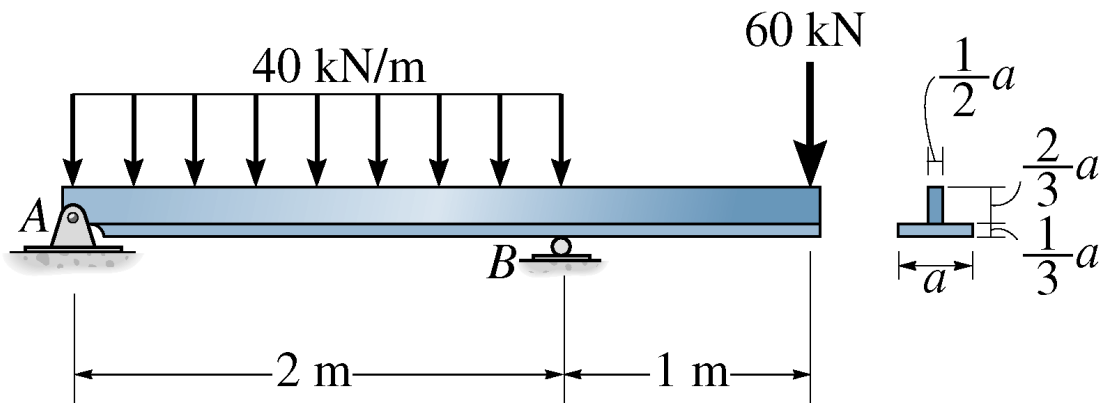
$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{I} c \Rightarrow \sigma_{adm} = \frac{M_{\max}}{I} c$$

$$10 = \frac{500P}{\frac{50 \times 100^3}{12}} \times 50 \Rightarrow P = \frac{\frac{50 \times 100^3}{12} \times 10}{500 \times 50}$$

$$\therefore P = 1666,67 \text{ N}$$

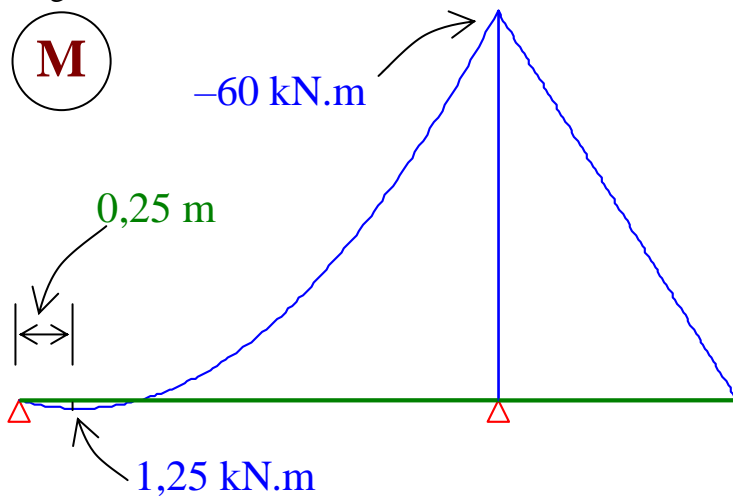
Resposta: A maior carga P que pode ser suportada nas extremidades em balanço é de $P = 1,67 \text{ kN}$.

6.77. A viga está submetida ao carregamento mostrado. Determinar a dimensão a requerida da seção transversal se a tensão de flexão do material for $\sigma_{adm} = 150$ MPa.



Solução:

Diagrama de momentos:



$$M_{\max} = 60 \text{ kN.m} = 60000000 \text{ N.mm} = 60 \times 10^6 \text{ N.mm (tração nas fibras superiores)}$$

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(a \times \frac{1}{3}a) \times \frac{1}{6}a + (\frac{1}{2}a \times \frac{2}{3}a) \times \frac{2}{3}a}{(a \times \frac{1}{3}a) + (\frac{1}{2}a \times \frac{2}{3}a)} \Rightarrow \bar{y} = \frac{5}{12}a$$

Momento de inércia da seção transversal em relação à linha neutra:

$$I_x = \frac{a \times \left(\frac{1}{3}a\right)^3}{12} + \left(a \times \frac{1}{3}a\right) \times \left(\frac{5}{12}a - \frac{1}{6}a\right)^2 + \frac{\frac{1}{2}a \times \left(\frac{2}{3}a\right)^3}{12} + \left(\frac{1}{2}a \times \frac{2}{3}a\right) \times \left(\frac{5}{12}a - \frac{2}{3}a\right)^2$$

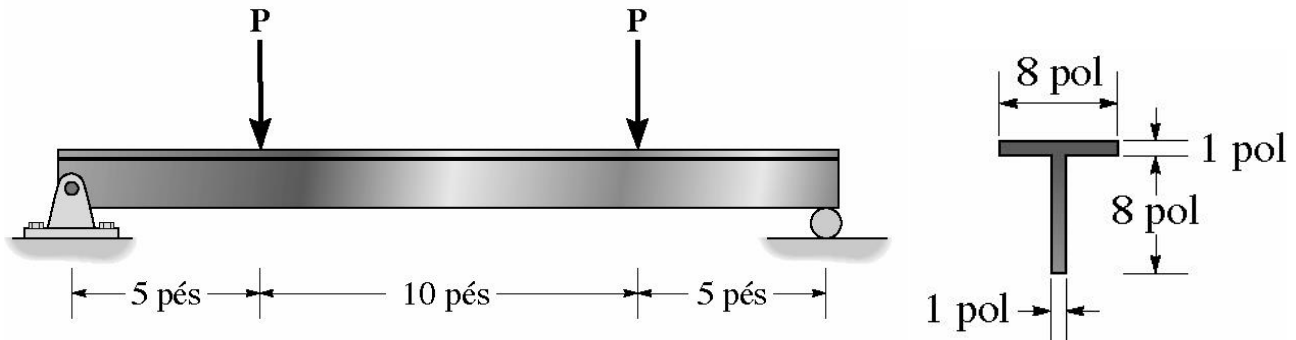
$$\therefore I_x = \frac{37}{648} a^4$$

A tensão normal máxima ocorre na parte superior da seção transversal:

$$\sigma_{\text{sup}} = \frac{M_{\max}}{I_x} y_{\text{sup}} = \frac{60 \times 10^6}{\frac{37}{648} a^4} \times \left(a - \frac{5}{12}a\right) = 150 \Rightarrow a = 60 \times \sqrt[3]{\frac{700}{37}} = 159,876 \text{ mm}$$

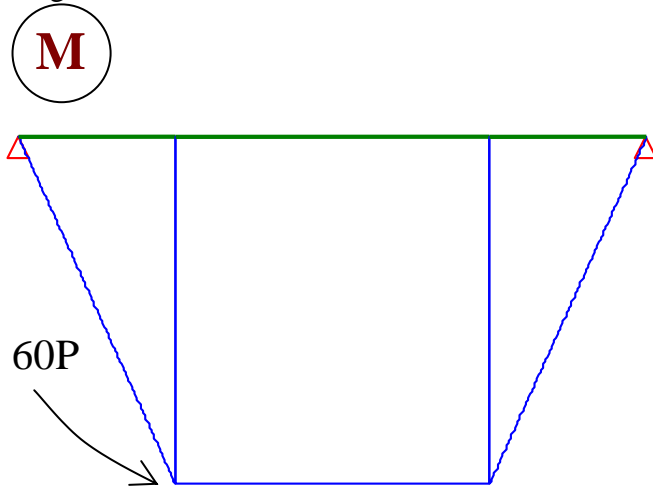
Resposta: A dimensão requerida deve ser $a = 160$ mm

6.79. Determinar a intensidade da carga máxima P que pode ser aplicada à viga, supondo que ela seja feita de material com tensão de flexão admissível $(\sigma_{adm})_c = 16$ ksi na compressão e $(\sigma_{adm})_t = 18$ ksi na tração.



Solução:

Diagrama de momentos:



$$M_{\max} = 5 \times 12 P = 60 P \text{ (tração nas fibras inferiores) em lbf}\cdot\text{pol}$$

Centro de gravidade da seção transversal tomando como base inferior como referência:

$$\bar{y} = \frac{(8 \times 1) \times 8,5 + (1 \times 8) \times 4}{(8 \times 1) + (1 \times 8)} \Rightarrow \bar{y} = 6,25 \text{ pol}$$

Momento de inércia da seção transversal em relação à linha neutra:

$$I_x = \frac{8 \times 1^3}{12} + (8 \times 1) \times (8,5 - 6,25)^2 + \frac{1 \times 8^3}{12} + (1 \times 8) \times (6,25 - 4)^2$$

$$\therefore I_x = 124,33 \text{ pol}^4$$

As tensões normais máximas ocorrem na parte superior (compressão) e na parte inferior (tração) da seção transversal:

$$\sigma_{\text{sup}} = \frac{M_{\max}}{I_x} y_{\text{sup}} = \frac{60P}{124,33} \times 2,75 = 16000 \Rightarrow P = 12056 \text{ lbf}$$

$$\sigma_{\text{inf}} = \frac{M_{\max}}{I_x} y_{\text{inf}} = \frac{60P}{124,33} \times 6,25 = 18000 \Rightarrow P = 5968 \text{ lbf}$$

Resposta: A máxima carga P deve ser **5,968 kip**.