

CIV 1127 – ANÁLISE DE ESTRUTURAS II – 2º Semestre – 2008

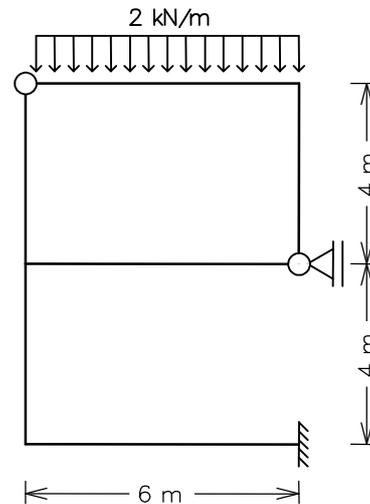
Primeira Prova – Data: 08/09/2008 – Duração: 2:45 hs – Sem Consulta

1ª Questão (5,5 pontos)

Determine pelo Método das Forças o diagrama de momentos fletores do quadro hiperestático ao lado. Somente considere deformações por flexão. Todas as barras têm a mesma inércia à flexão $EI = 10^5 \text{ kNm}^2$.

Solução de um sistema de 2 equações a 2 incógnitas:

$$\begin{Bmatrix} e \\ f \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = \frac{bf - de}{ad - bc} \\ X_2 = \frac{ce - af}{ad - bc} \end{cases}$$

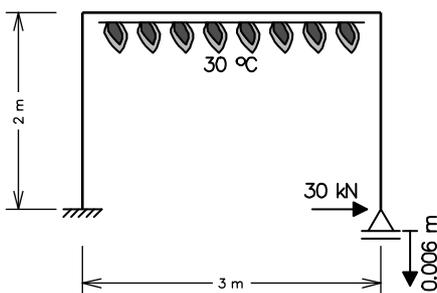


2ª Questão (3,5 pontos)

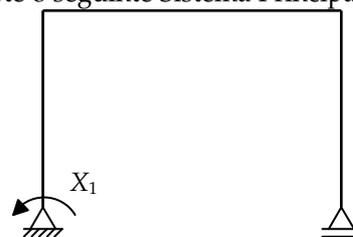
Para o pórtico plano mostrado abaixo pede-se o diagrama de momentos fletores utilizando o Método das Forças. O pórtico tem um material com módulo de elasticidade $E = 10^7 \text{ kN/m}^2$ e coeficiente de dilatação térmica $\alpha = 10^{-5} / ^\circ\text{C}$. As barras do pórtico têm uma seção transversal com área $A = 0.18 \text{ m}^2$, momento de inércia $I = 0.0054 \text{ m}^4$, altura $h = 0.60 \text{ m}$ e centro de gravidade no meio de altura. As seguintes solicitações atuam no pórtico concomitantemente:

- Carga concentrada horizontal de 30 kN atuando no ponto do apoio da direita.
- Aquecimento da face inferior da viga do pórtico de $\Delta T_i = +30 ^\circ\text{C}$. A face superior da viga não sofre variação de temperatura, isto é, $\Delta T_s = 0 ^\circ\text{C}$. Os pilares não sobrem variação de temperatura.
- Recalque vertical (para baixo) de 6 mm (0.006 m) do apoio direito.

Considere que as barras do pórtico podem se deformar axialmente, isto é, não despreze a energia de deformação axial.



Adote o seguinte Sistema Principal e Hiperestático:



Sabe-se:

- (i) O deslocamento axial relativo interno provocado pela variação de temperatura em um elemento infinitesimal de barra é

$$du^T = \alpha \Delta T_{CG} dx$$

sendo ΔT_{CG} a variação de temperatura na fibra do centro de gravidade da seção transversal.

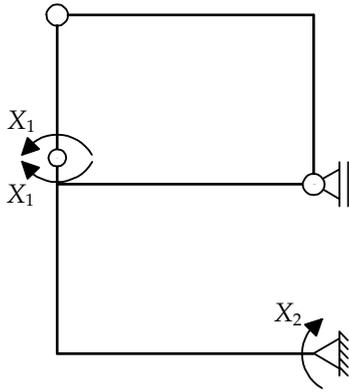
- (ii) O rotação relativa interna provocada pela variação de temperatura em um elemento infinitesimal de barra é

$$d\theta^T = \frac{\alpha(\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx.$$

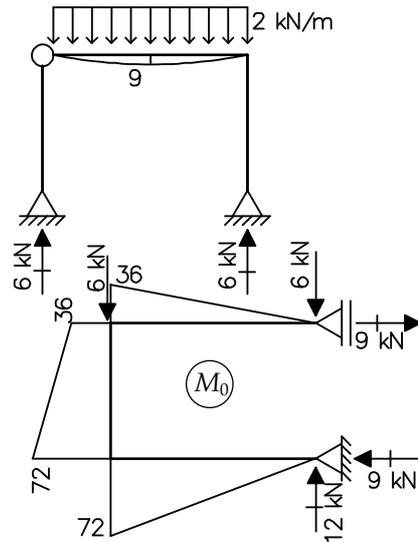
3ª Questão (1,0 ponto) – Grau vindo do primeiro trabalho (nota do trabalho x 0,1).

1ª Questão

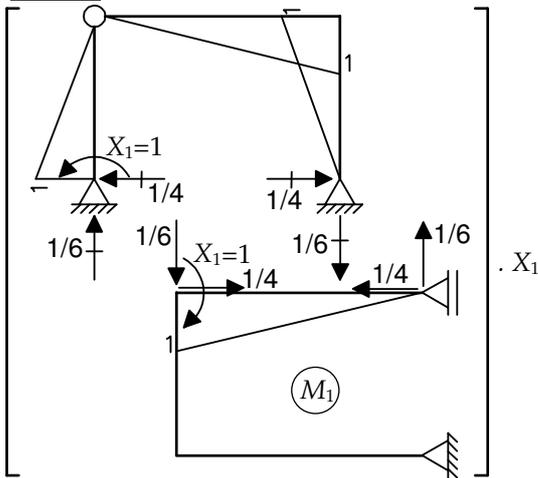
Sistema Principal e Hiperestáticos
(g=2)



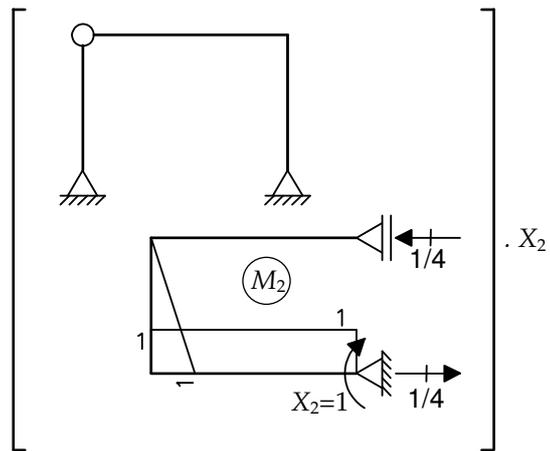
Caso (0) – Solicitação externa isolada no SP



Caso (1) – X1 isolado no SP



Caso (2) – X2 isolado no SP



Equações de Compatibilidade

$$\begin{Bmatrix} \delta_{10} \\ \delta_{20} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} \delta_{11} & \delta_{12} \\ \delta_{21} & \delta_{22} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = +8.1 \text{ kNm} \\ X_2 = +45.8 \text{ kNm} \end{cases}$$

$$\delta_{10} = \frac{1}{EI} \cdot \left[\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 9 \cdot 6 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 36 \cdot 6 \right] = -\frac{54}{EI}$$

$$\delta_{20} = \frac{1}{EI} \cdot \left[-\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 72 \cdot 4 - \frac{1}{6} \cdot 1 \cdot 36 \cdot 4 - \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 72 \cdot 6 \right] = -\frac{336}{EI}$$

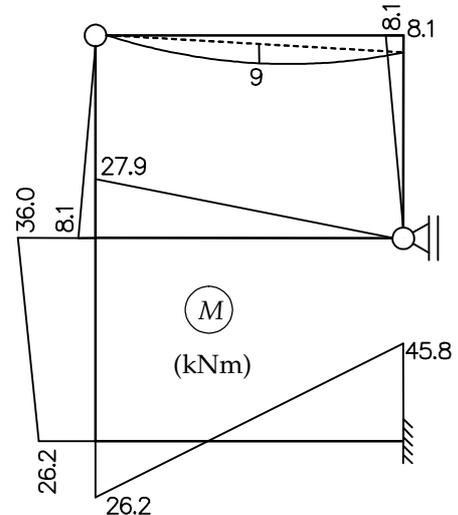
$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[2 \cdot \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 + 2 \cdot \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 \right] = +\frac{20}{3EI}$$

$$\delta_{21} = \delta_{12} = 0$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{EI} \cdot \left[1 \cdot 1 \cdot 6 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 \right] = +\frac{22}{3EI}$$

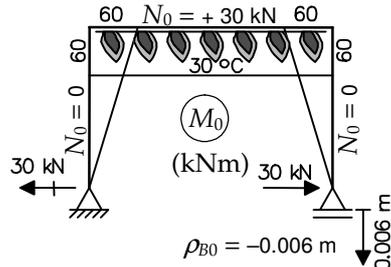
Diagrama de Momentos Fletores

$$M = M_0 + M_1 \cdot X_1 + M_2 \cdot X_2$$



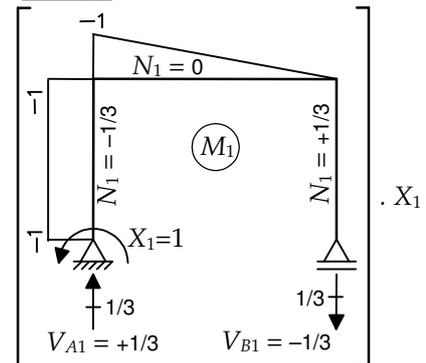
2ª Questão

Caso (0) – Solicitação eterna isolada no SP
Idêntico ao item (a).



Como o Sistema Principal é isostático, a variação de temperatura na viga e o “pequeno” recalque de apoio não provocam esforços internos. Portanto, os momentos fletores e os esforços normais só são devidos à carga de 30 kN aplicada.

Caso (1) – X_1 isolado no SP



Equação de compatibilidade

$$\delta_{10} + \delta_{11} \cdot X_1 = 0$$

δ_{10} é a rotação absoluta da seção do apoio da esquerda do Sistema Principal provocada pela carga concentrada, pela variação de temperatura e pelo recalque de apoio, atuando concomitantemente no caso (0):

$$\delta_{10} = \delta_{10}^p + \delta_{10}^T + \delta_{10}^\rho$$

δ_{11} é a rotação absoluta da seção do apoio da esquerda do Sistema Principal provocada por $X_1 = 1$ no caso (1):

$$\delta_{10}^p = \int_{\text{pórtico}} \frac{M_1 M_0}{EI} dx + \int_{\text{pórtico}} \frac{N_1 N_0}{EA} dx$$

$$\delta_{10}^p = \frac{1}{EI} \cdot \left[-\frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3 - \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 2 \right] + \frac{1}{EA} \cdot [0]$$

$$I = 0.0054 \text{ m}^4 \quad A = 0.18 \text{ m}^2 \quad E = 10^7 \text{ kN/m}^2$$

$$\delta_{10}^p = -\frac{2500}{9} \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{10}^T = \int_{\text{viga}} M_1 d\theta_0^T + \int_{\text{viga}} N_1 du_0^T$$

$$h = 0.60 \text{ m}$$

$$d\theta_0^T = \frac{\alpha \cdot (\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx = \frac{\alpha \cdot (+30 - 0)}{0.60} dx = +\alpha \cdot 50 \cdot dx$$

$$du_0^T = \alpha \cdot \Delta T_{GC} \cdot dx = +\alpha \cdot 15 \cdot dx$$

$$\delta_{10}^T = \alpha \cdot 50 \cdot \int_{\text{viga}} M_1 dx + \alpha \cdot 15 \cdot \int_{\text{viga}} N_1 dx$$

$$\delta_{10}^T = \alpha \cdot 50 \cdot \left[\frac{1}{2} \cdot (-1) \cdot 3 \right] + \alpha \cdot 15 \cdot [0]$$

$$\delta_{10}^T = -75 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$1 \cdot \delta_{10}^\rho + V_{B1} \cdot \rho_{B0} = 0 \Rightarrow \delta_{10}^\rho = -V_{B1} \cdot \rho_{B0}$$

$$\delta_{10}^\rho = -V_{B1} \cdot \rho_{B0} = -[(-1/3) \cdot (-0.006)] = -200 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{10} = \delta_{10}^p + \delta_{10}^T + \delta_{10}^\rho = -\frac{4975}{9} \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{11} = \int_{\text{pórtico}} \frac{(M_1)^2}{EI} dx + \int_{\text{pórtico}} \frac{(N_1)^2}{EA} dx$$

$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[\frac{1}{3} \cdot (-1) \cdot (-1) \cdot 3 + (-1) \cdot (-1) \cdot 2 \right] + \frac{1}{EA} \cdot \left[\left(-\frac{1}{3} \right) \cdot \left(-\frac{1}{3} \right) \cdot 2 + \left(\frac{1}{3} \right) \cdot \left(\frac{1}{3} \right) \cdot 2 \right]$$

$$\delta_{11} = +\frac{452}{81} \cdot 10^{-5} \text{ rad/kNm}$$

$$\delta_{10} + \delta_{11} \cdot X_1 = 0 \Rightarrow X_1 = +99.1 \text{ kNm}$$

Momentos fletores finais

$$M = M_0 + M_1 \cdot X_1$$

