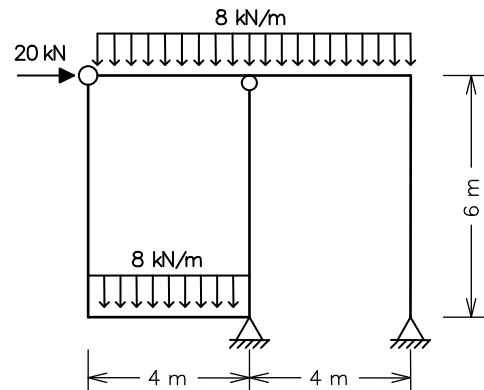


# CIV 1127 – ANÁLISE DE ESTRUTURAS II – 2º Semestre – 2006

## Primeira Prova – Data: 06/09/2006 – Duração: 2:30 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  $EI = 10^5 \text{ kNm}^2$ .

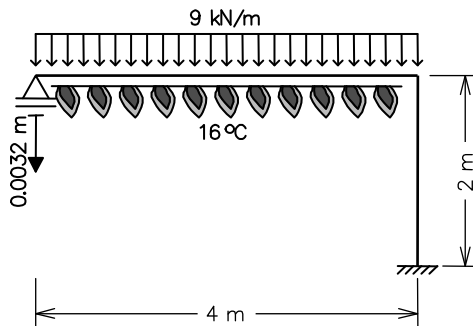


### 2ª Questão (3,5 pontos)

Considere o pórtico mostrado abaixo sobre o qual atuam concomitantemente as seguintes solicitações:

- Carga uniformemente distribuída de 9 kN/m na viga (barra horizontal).
- Aquecimento das fibras inferiores da viga de  $\Delta T_i = +16^\circ\text{C}$  ao longo de toda a sua extensão (as fibras superiores não sofrem variação de temperatura, isto é,  $\Delta T_s = 0^\circ\text{C}$ ).
- Recalque vertical (para baixo) de 3.2 mm ( $3.2 \times 10^{-3} \text{ m}$ ) do apoio simples na esquerda.

Pede-se o diagrama de momentos fletores do pórtico utilizando o Método das Forças. Considere deformações por flexão e deformações axiais. Adote o Sistema Principal e o Hiperestático indicados na figura da direita.



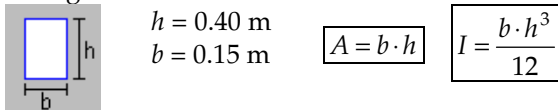
Sistema Principal (SP) e Hiperestático



Sabe-se:

- (a) O material tem módulo de elasticidade  $E = 10^7 \text{ kN/m}^2$  e coeficiente de dilatação térmica  $\alpha = 10^{-5} / ^\circ\text{C}$ .

- (b) As barras da estrutura têm a seção transversal retangular indicada abaixo:



- (c) 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  $\Delta T_{CG}$  a variação de temperatura na fibra do centro de gravidade da seção transversal.

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

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

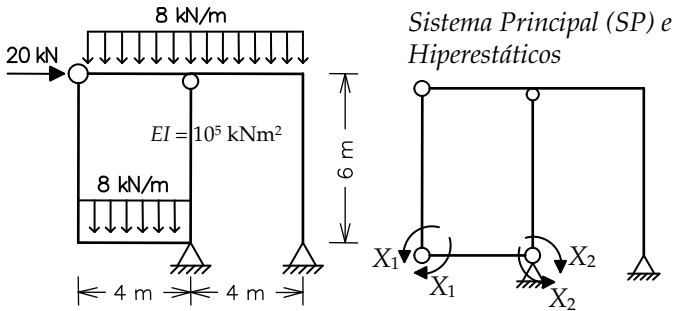
sendo  $\Delta T_i$  a variação de temperatura das fibras inferiores da viga e  $\Delta T_s$  a variação de temperatura das fibras superiores.

### 3ª Questão (1,0 ponto) – Grau vindo do primeiro trabalho (nota do trabalho $\times 0,1$ ).

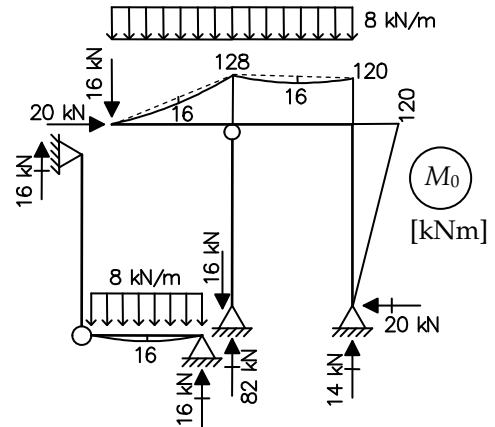
Solução de um sistema de 2 equações a 2 incógnitas:

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

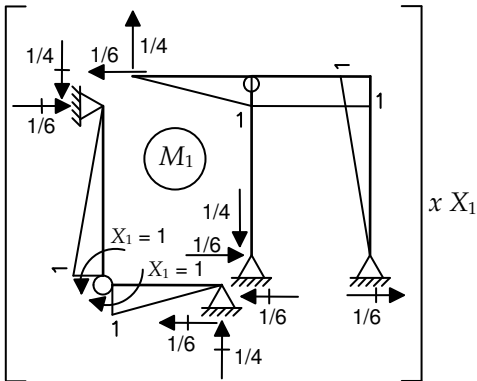
1ª Questão



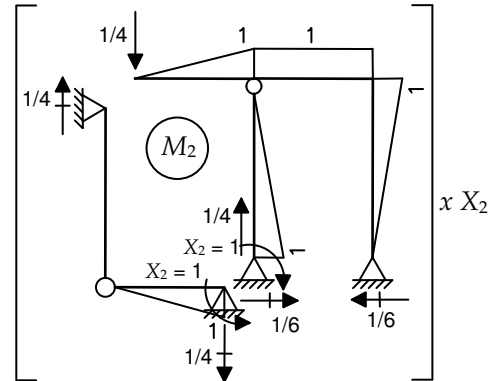
Caso (0) – Solicitação externa isolada no SP



Caso (1) – Hiperestático  $X_1$  isolado no SP



Caso (2) – Hiperestático  $X_2$  isolado no SP



Equações de compatibilidade:

$$\begin{cases} \delta_{10} + \delta_{11}X_1 + \delta_{12}X_2 = 0 \\ \delta_{20} + \delta_{21}X_1 + \delta_{22}X_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} -2464/3 \\ +864 \end{bmatrix} + \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} +32/3 & -20/3 \\ -20/3 & +32/3 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = +43.3 \text{ kNm} \\ X_2 = -53.9 \text{ kNm} \end{cases}$$

$$\delta_{10} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ -\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 128 \cdot 4 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 - \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 128 \cdot 4 - \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 120 \cdot 4 + \frac{2}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 120 \cdot 6 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 \right] = -\frac{2464}{3EI}$$

$$\delta_{20} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ +\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 128 \cdot 4 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 + \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 128 \cdot 4 + \frac{1}{2} \cdot 1 \cdot 120 \cdot 4 - \frac{2}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 120 \cdot 6 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 16 \cdot 4 \right] = +\frac{864}{EI}$$

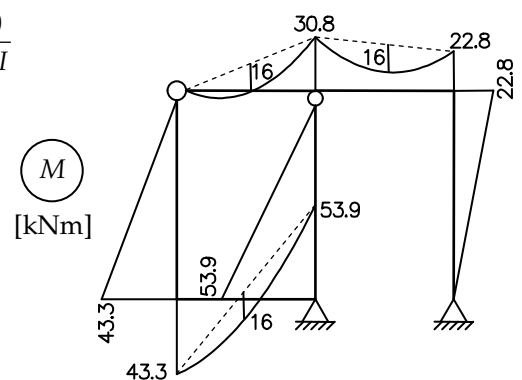
$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ +2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 \right) + 1 \cdot 1 \cdot 4 \right] = +\frac{32}{3EI}$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ +2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 \right) + 1 \cdot 1 \cdot 4 \right] = +\frac{32}{3EI}$$

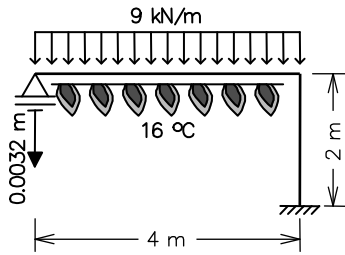
$$\delta_{12} = \delta_{21} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ -\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 - 1 \cdot 1 \cdot 4 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 + \frac{1}{6} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 4 \right] = -\frac{20}{3EI}$$

Momentos Fletores Finais:

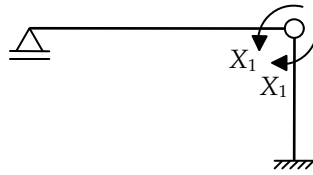
$$M = M_0 + M_1 \cdot X_1 + M_2 \cdot X_2$$



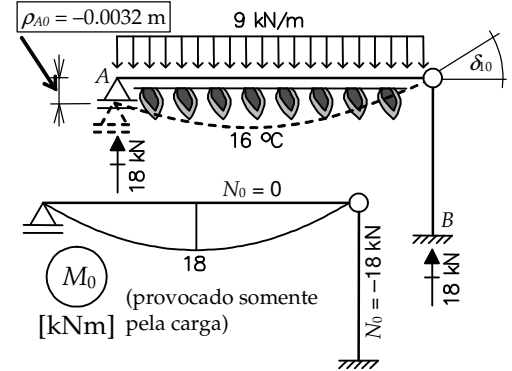
2ª Questão



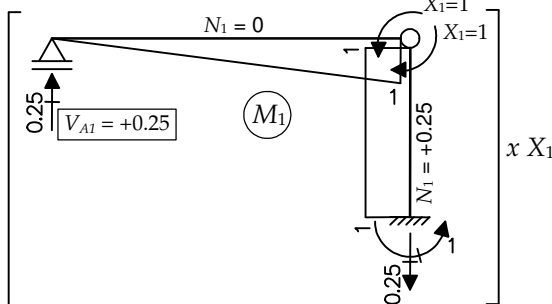
Sistema Principal e Hiperestático (g=1)



Caso (0) – Solicitações externas isoladas no SP



Caso (1) – X1 isolado no SP



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

(considerando também deformação axial)

Equação de compatibilidade

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

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

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

(considerando também deformação axial)

$$1 \cdot \delta_{10}^p + V_{A1} \cdot \rho_{A0} = 0 \Rightarrow \delta_{10}^p = -V_{A1} \cdot \rho_{A0}$$

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

$$E = 10^7 \text{ kN/m}^2 \quad \alpha = 10^{-5} / ^\circ\text{C}$$

$$I = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{0.15 \cdot 0.40^3}{12} = 0.0008 \text{ m}^4 \quad A = b \cdot h = 0.15 \cdot 0.40 = 0.06 \text{ m}^2$$

$$\delta_{10}^q = \frac{1}{EI} \cdot \left[ \frac{1}{3} \cdot (+1) \cdot (+18) \cdot 4 \right] + \frac{1}{EA} \cdot \left[ \left( +\frac{1}{4} \right) \cdot (-18) \cdot 2 \right] = +298.5 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{10}^p = -V_{A1} \cdot \rho_{A0} = -[(+0.25) \cdot (-0.0032)] = +80 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$d\theta^T = \frac{\alpha \cdot (\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx = \frac{\alpha \cdot (16)}{0.40} dx = +\alpha \cdot 40 \cdot dx$$

$$du^T = \alpha \cdot \Delta T_{GC} \cdot dx = +\alpha \cdot 8 \cdot dx$$

$$\delta_{10}^T = +\alpha \cdot 40 \cdot \int_{\text{viga}} M_1 dx + \alpha \cdot 8 \cdot \int_{\text{viga}} N_1 dx$$

$$\delta_{10}^T = +\alpha \cdot 40 \cdot \left[ \frac{1}{2} \cdot (+1) \cdot 4 \right] + \alpha \cdot 8 \cdot [(0) \cdot 4] = +80 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{10} = \delta_{10}^q + \delta_{10}^p + \delta_{10}^T = +458.5 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ \frac{1}{3} \cdot (+1) \cdot (+1) \cdot 4 + (+1) \cdot (+1) \cdot 2 \right] + \frac{1}{EA} \cdot [(+0.25) \cdot (+0.25) \cdot 2]$$

$$\delta_{11} = +41.6875 \cdot 10^{-5} \text{ rad/kNm}$$

$$\delta_{10} + \delta_{11} \cdot X_1 = 0 \rightarrow +458.5 \cdot 10^{-5} + 41.6875 \cdot 10^{-5} \cdot X_1 = 0$$

$$\Rightarrow X_1 = -11 \text{ kNm}$$

Momentos fletores finais

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

