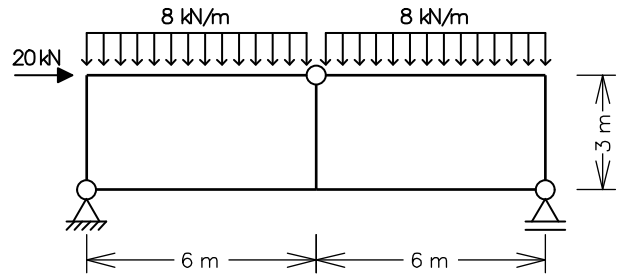


# ENG 1204 - ANÁLISE DE ESTRUTURAS II - 1º Semestre - 2013

## Primeira Prova - Data: 13/04/2013 - 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  $EI = 10^5 \text{ kNm}^2$ .



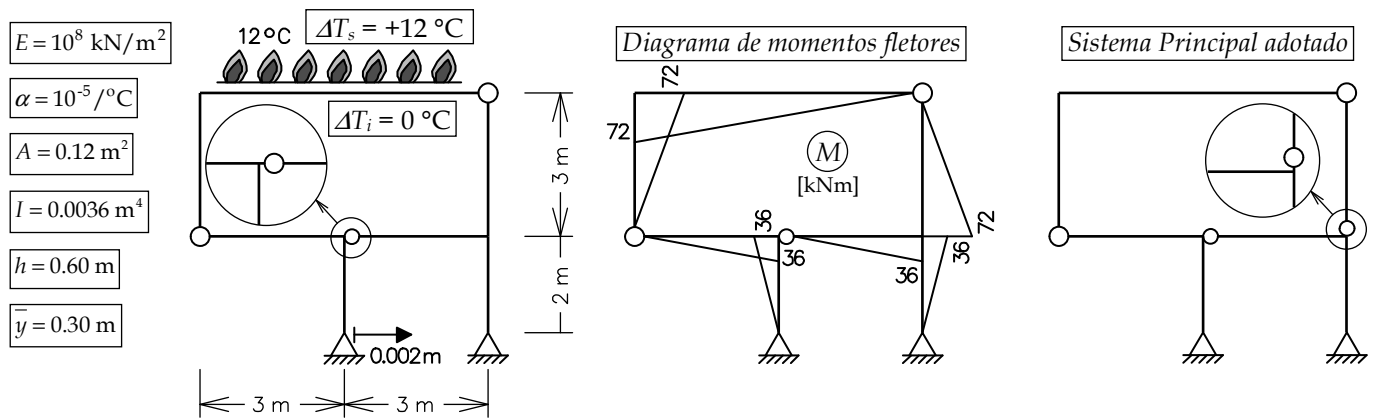
### 2ª Questão (3,5 pontos)

Considere o pórtico hiperestático abaixo, cujo diagrama final de momentos fletores também está indicado. O material tem módulo de elasticidade  $E = 10^8 \text{ kN/m}^2$  e coeficiente de dilatação térmica  $\alpha = 10^{-5} / ^\circ\text{C}$ . As barras do pórtico têm uma seção transversal com área  $A = 0.12 \text{ m}^2$ , momento de inércia  $I = 0.0036 \text{ m}^4$ , altura  $h = 0.60 \text{ m}$  e centro de gravidade no meio de altura. As seguintes solicitações atuam no pórtico concomitantemente:

- Aquecimento de  $\Delta T_s = +12 \text{ }^\circ\text{C}$  na face superior da viga superior e nenhuma outra variação de temperatura.
- Recalque horizontal, para a direita, de 2 mm (0.002 m) do apoio da esquerda.

Considerando o Sistema Principal (grau de hiperestaticidade  $g = 1$ ) indicado na figura, pede-se:

- Valor do hiperestático  $X_1$  com unidade (adote uma convenção de sinal e explique) (0,5 ponto).
- Interpretação física do termo de carga  $\delta_{i0}$ , indicando causa, localização, se é deslocamento ou rotação, e se é absoluto ou relativo (0,5 ponto).
- Valor do termo de carga  $\delta_{i0}$  com unidade (2,5 pontos).



Sabe-se:

- 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.

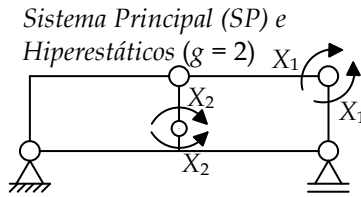
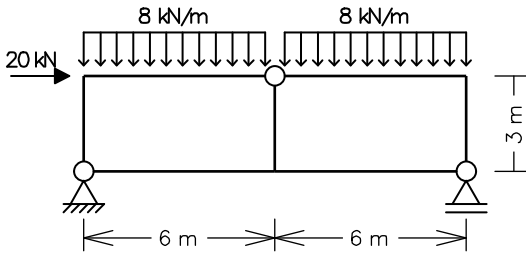
- O rotação relativa interna provocada pela variação de temperatura em um elemento infinitesimal de barra é  $d\theta^T = \frac{\alpha(\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx$ .

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

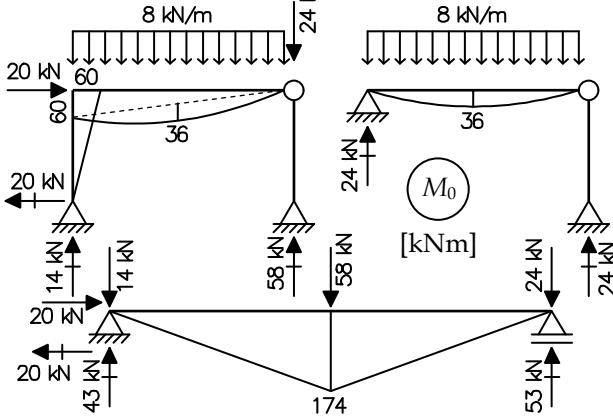
Solução de um sistema de 2 equações a 2 incógnitas:

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

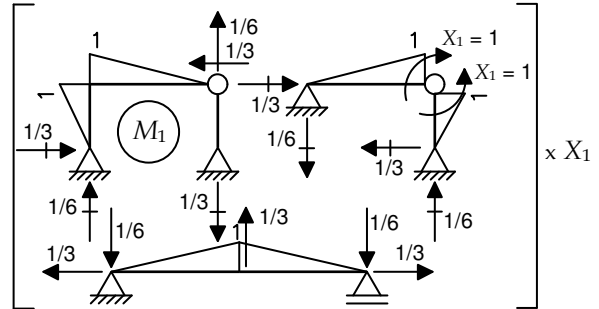
1ª Questão



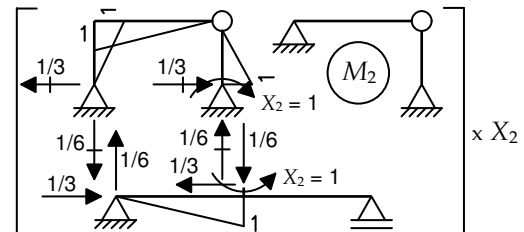
Caso (0) - Solicitação externa isolada no SP



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



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



Equações de compatibilidade:

$$\begin{cases} \delta_{10} + \delta_{11}X_1 + \delta_{12}X_2 = 0 \\ \delta_{20} + \delta_{21}X_1 + \delta_{22}X_2 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{EI} \begin{Bmatrix} -1020 \\ +600 \end{Bmatrix} + \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} +10 & -5 \\ -5 & +6 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = +89.1 \text{ kNm} \\ X_2 = -25.7 \text{ kNm} \end{cases}$$

$$\delta_{10} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ -\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 6 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 36 \cdot 6 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 36 \cdot 6 - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3 - 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 174 \cdot 6 \right) \right] = -\frac{1020}{EI}$$

$$\delta_{20} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ +\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 6 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 36 \cdot 6 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 60 \cdot 3 + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 174 \cdot 6 \right] = +\frac{600}{EI}$$

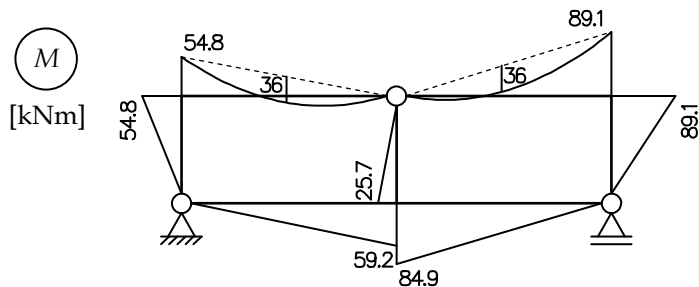
$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ 4 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 \right) + 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 3 \right) \right] = +\frac{10}{EI}$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 \right) + 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 3 \right) \right] = +\frac{6}{EI}$$

$$\delta_{12} = \delta_{21} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ -2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 \right) - \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 3 \right] = -\frac{5}{EI}$$

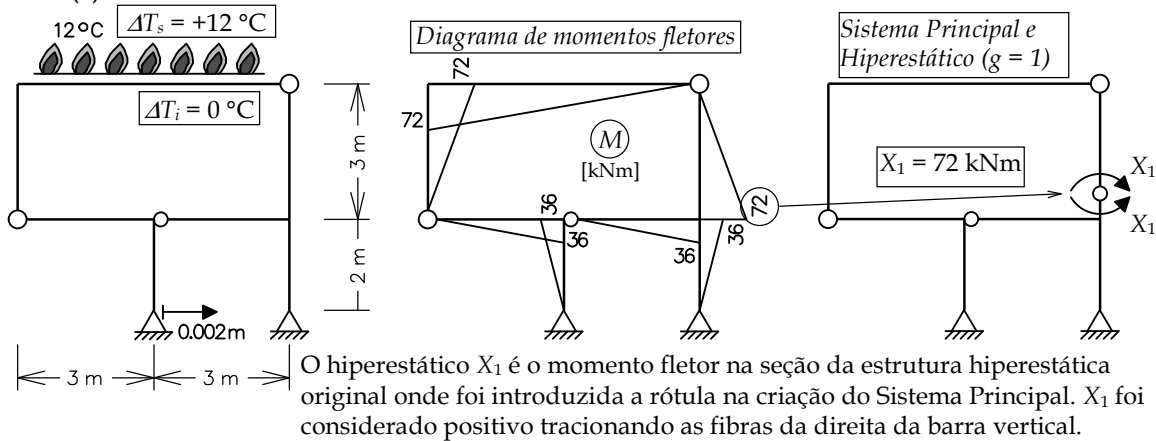
Momentos Fletores Finais:

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



2ª Questão

Item (a)

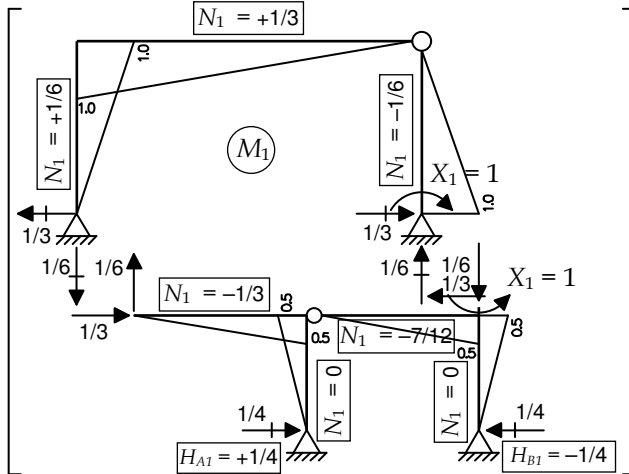


Item (b)

O termo de carga  $\delta_{10}$  é a rotação relativa entre as seções adjacentes à rótula introduzida na criação do Sistema Principal provocada pela variação de temperatura na barra superior e pelo recalque horizontal  $\rho_{A0} = +0.002$  m no apoio da esquerda, no caso (0).

Item (c)

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



Equação de compatibilidade

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

$$\delta_{10} = \delta_{10}^T + \delta_{10}^P$$

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

$$d\theta_0^T = \frac{\alpha \cdot (\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx = \frac{\alpha \cdot (0 - 12)}{0.60} dx = -\alpha \cdot 20 \cdot dx$$

$$du_0^T = \alpha \cdot \Delta T_{CG} \cdot dx = +\alpha \cdot 6 \cdot dx$$

$$\delta_{10}^T = \int M_1 d\theta_0^T + \int N_1 du_0^T = -\alpha \cdot 20 \cdot \int M_1 dx + \alpha \cdot 6 \cdot \int N_1 dx = -\alpha \cdot 20 \cdot \left[ \frac{1}{2} \cdot (+1) \cdot 6 \right] + \alpha \cdot 6 \cdot \left[ \left( +\frac{1}{3} \right) \cdot 6 \right]$$

$$\delta_{10}^T = -48 \times 10^{-5} \text{ rad}$$

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

$$\delta_{10}^P = -H_{A1} \cdot \rho_{A0} = -\left[ \left( +1/4 \right) \cdot \left( +0.002 \right) \right]$$

$$\delta_{10}^P = -50 \times 10^{-5} \text{ rad}$$

$$\delta_{10} = \delta_{10}^T + \delta_{10}^P = -98 \times 10^{-5} \text{ rad}$$

Verificação do valor de  $X_1$  (isso não faz parte da questão):

$$\delta_{11} = \int_{p\acute{o}rtico} \frac{(M_1)^2}{EI} dx + \int_{p\acute{o}rtico} \frac{(N_1)^2}{EA} dx \quad (\text{considerando deformação axial})$$

$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \left[ \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 6 + 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 3 \right) + 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 3 \right) + 2 \cdot \left( \frac{1}{3} \cdot 0.5 \cdot 0.5 \cdot 2 \right) \right] + \frac{1}{EA} \cdot \left[ \left( +\frac{1}{3} \right) \cdot \left( +\frac{1}{3} \right) \cdot 6 + \left( +\frac{1}{6} \right) \cdot \left( +\frac{1}{6} \right) \cdot 3 + \left( -\frac{1}{6} \right) \cdot \left( -\frac{1}{6} \right) \cdot 3 + \left( -\frac{1}{3} \right) \cdot \left( -\frac{1}{3} \right) \cdot 3 + \left( -\frac{7}{12} \right) \cdot \left( -\frac{7}{12} \right) \cdot 3 \right]$$

$$\delta_{11} = +1.361 \times 10^{-5} \text{ rad/kNm}$$

$$X_1 = -\delta_{10} / \delta_{11}$$

$$X_1 = 72 \text{ kNm (OK)}$$