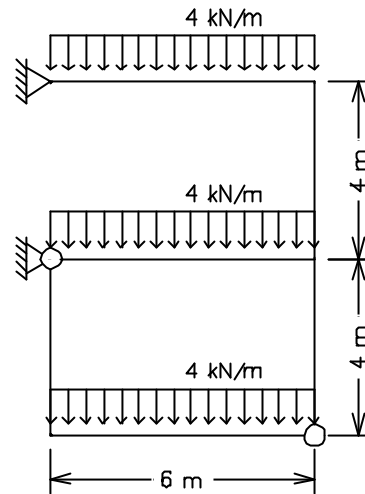


CIV 1127 – ANÁLISE DE ESTRUTURAS II – 2º Semestre – 2000

Primeira Prova – Data: 25/09/2000 – Duração: 2:30 hs – Sem Consulta

**1ª Questão** (6,0 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  $EI = 1,0 \times 10^5 \text{ kNm}^2$ .



**2ª Questão** (3,0 pontos)

Considere que a estrutura da questão anterior sofreu as seguintes solicitações (não considere o carregamento):

- Variação de temperatura da barra central: as fibras superiores sofrem um aquecimento de  $\Delta T_s = +20^\circ C$  e as fibras inferiores sofrem um resfriamento de  $\Delta T_i = -10^\circ C$ .
  - Apoio central sofreu um recalque vertical de  $5 \text{ cm}$ , de cima para baixo.
- Determine o diagrama de momentos fletores no quadro devido a estas solicitações atuando simultaneamente, sabendo que:
- A altura da seção transversal das barras é  $h = 0,50 \text{ m}$ , e o centro de gravidade da seção transversal fica no meio da altura.
  - O coeficiente de dilatação térmica das barras é  $\alpha = 1,0 \times 10^{-5} / ^\circ C$ .

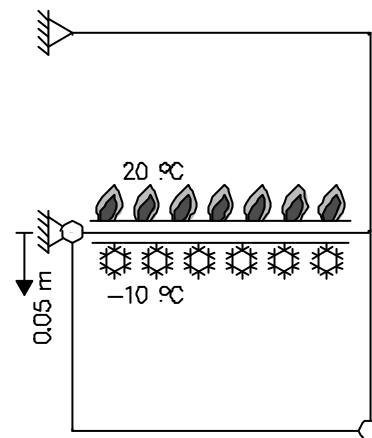
- O deslocamento axial relativo entre duas seções distantes de  $dx$  provocada pela variação de temperatura é:

$$du = \alpha \Delta T_{CG} dx,$$

onde  $\Delta T_{CG}$  é a variação de temperatura no centro de gravidade da seção transversal.

- A rotação relativa entre duas seções distantes de  $dx$  provocada pela variação de temperatura é:

$$dq = \alpha \frac{(\Delta T_i - \Delta T_s)}{h} dx$$

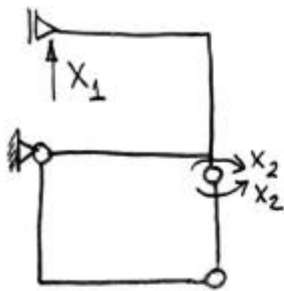


**3ª Questão** (1,0 ponto)

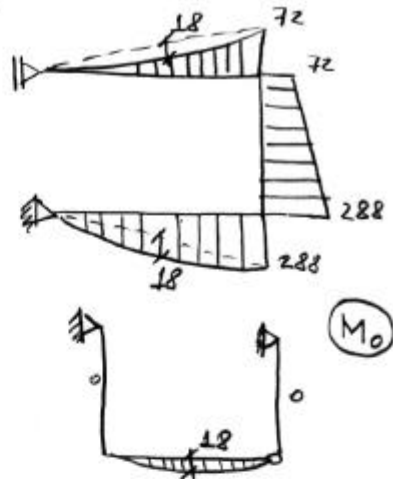
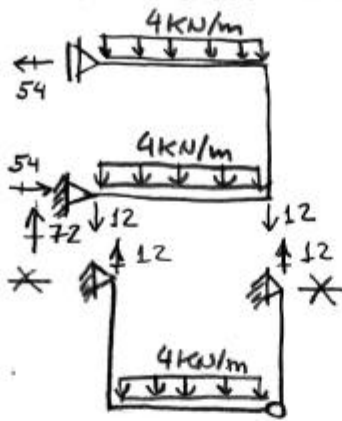
Grau vindo do primeiro trabalho (nota do trabalho x 0,1).

# 1ª Questão

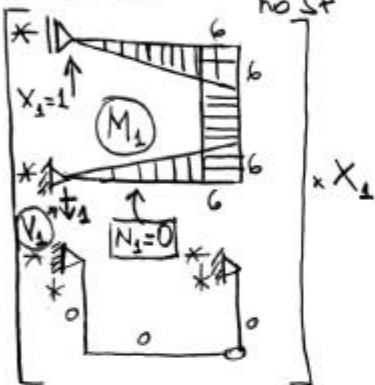
## Sistema Principal e Hiperestáticos



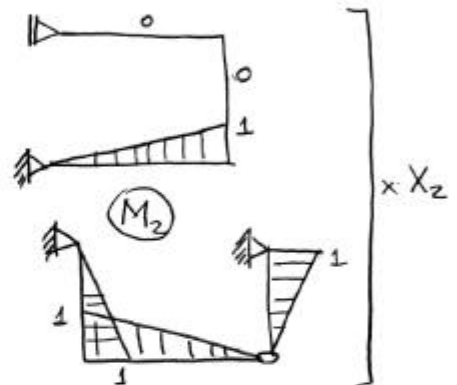
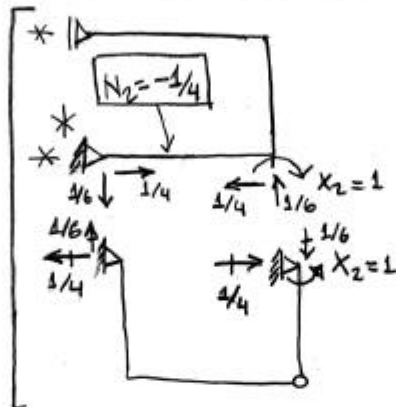
## Caso (0) - Solicitação externa isolada no SP



## Caso (1) - X1 isolado no SP



## Caso (2) - X2 isolado no SP



## Sistema de Equações de Compatibilidade

$$\begin{cases} \delta_{10} + \delta_{11}X_1 + \delta_{12}X_2 = 0 \\ \delta_{20} + \delta_{21}X_1 + \delta_{22}X_2 = 0 \end{cases} \rightarrow \frac{1}{EI} \begin{Bmatrix} -8640 \\ -648 \end{Bmatrix} + \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} 288 & 12 \\ 12 & \frac{20}{3} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = 28,05 \text{ kN} \\ X_2 = 46,70 \text{ kNm} \end{cases}$$

$$\delta_{10} = \frac{1}{EI} \left[ -\frac{1}{3} \times 6 \times 72 \times 6 + \frac{1}{3} \times 6 \times 18 \times 6 - \frac{1}{2} \times 6 \times 72 \times 4 - \frac{1}{2} \times 6 \times 288 \times 4 - \frac{1}{2} \times 6 \times 18 \times 6 - \frac{1}{3} \times 6 \times 18 \times 6 \right] = -\frac{8640}{EI}$$

$$\delta_{20} = \frac{1}{EI} \left[ -\frac{1}{3} \times 1 \times 288 \times 6 - \frac{1}{3} \times 1 \times 18 \times 6 - \frac{1}{3} \times 1 \times 18 \times 6 \right] = -\frac{648}{EI}$$

$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \left[ \frac{1}{3} \times 6 \times 6 \times 6 + 6 \times 6 \times 4 + \frac{1}{3} \times 6 \times 6 \times 6 \right] = \frac{288}{EI}$$

$$\delta_{12} = \delta_{21} = \frac{1}{EI} \left[ +\frac{1}{3} \times 6 \times 1 \times 6 \right] = \frac{12}{EI}$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{EI} \left[ 2 \times \frac{1}{3} \times 1 \times 1 \times 6 + 2 \times \frac{1}{3} \times 1 \times 1 \times 4 \right] = \frac{20}{3 \times EI}$$

## Momentos Fletores Finais

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



## 2ª Questão

Variação de temperatura na barra central

$$d\theta^T = \frac{\alpha(-10^\circ - 20^\circ)}{0,50} dx = -60\alpha dx$$

$$du^T = \alpha \Delta T_{co} dx = \alpha \left( \frac{-10 + 20}{2} \right) dx = +5\alpha dx$$

$$\delta_{10}^T = \int_0^6 M_1 d\theta^T + \int_0^6 N_1 du^T \rightarrow \delta_{10}^T = -60\alpha \left[ \int_0^6 M_1(x) dx \right] = -60\alpha \left[ -\frac{1}{2} \times 6 \times 6 \right] = +1080\alpha$$

$$\delta_{20}^T = \int_0^6 M_2 d\theta^T + \int_0^6 N_2 du^T \rightarrow \delta_{20}^T = -60\alpha \left[ \int_0^6 M_2(x) dx \right] + 5\alpha \left[ \int_0^6 N_2(x) dx \right]$$

$$\delta_{20}^T = -60\alpha \left[ -\frac{1}{2} \times 6 \times 1 \right] + 5\alpha \left[ -\frac{1}{4} \times 6 \right] = \frac{345}{2} \alpha$$

Recalque do apoio central (no caso 0), como SP é isostático  $\Rightarrow$  movimento de corpo rígido

$$\delta_{10}^e \cdot (1) + V_1 \cdot (l) = 0 \rightarrow \delta_{10}^e \cdot (1) + (-1) \cdot (-0,05) = 0 \Rightarrow \delta_{10}^e = -0,05 \text{ m}$$

$$\delta_{20}^e \cdot (1) + V_2 \cdot (l) = 0 \rightarrow \delta_{20}^e \cdot (1) + (0) \cdot (-0,05) = 0 \Rightarrow \delta_{20}^e = 0$$

$\underbrace{\delta_{20}^e \cdot (1) + V_2 \cdot (l)}_{\bar{W}_E} = \bar{U}$  (movimento de corpo rígido  $\Rightarrow$  Energia de deformação  $\bar{U} = 0$ )

Sistema de Equações de compatibilidade

$$\begin{cases} (\delta_{10}^T + \delta_{10}^e) + \delta_{11} X_1 + \delta_{12} X_2 = 0 \\ (\delta_{20}^T + \delta_{20}^e) + \delta_{21} X_1 + \delta_{22} X_2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{Bmatrix} 1080\alpha - 0,05 \\ \frac{345}{2}\alpha \end{Bmatrix} + \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} 288 & 12 \\ 12 & \frac{20}{3} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} X_1 = 15,88 \text{ kN} \\ X_2 = -54,46 \text{ kNm} \end{cases}$$

Momentos Fletores Finais

$$\textcircled{M} = \textcircled{M}_0 + \textcircled{M}_1 X_1 + \textcircled{M}_2 X_2 \Rightarrow$$

$$= 0 \quad \textcircled{M} \text{ (kNm)}$$

