

PROBLEMA 1

- a) FAZENDO O DIAGRAMA DE CORPO LIVRE PARA A BARRA RÍGIDA



$$\begin{aligned} \uparrow \sum F = 0 & \quad F_{BA} + F_{CD} - P = 0 \\ \curvearrowright \sum M_B = 0 & \quad F_{CD} \times 0.64 - P \times 0.2 = 0 \end{aligned} \quad \left| \begin{array}{l} \Rightarrow \\ \uparrow \end{array} \right. \begin{array}{l} F_{CD} = 1562,5 \text{ N} \\ F_{AB} = 3437,5 \text{ N} \\ P = 5000 \text{ N} \end{array}$$

LOGO A TENSÃO NAS BARRAS AB E CD SERÃO:

$$\sigma_{AB} = \frac{F_{AB}}{A_{AB}} = \frac{3437,5}{125 \times 10^{-6}} = 27,5 \times 10^6 \text{ Pa} = 27,5 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{CD} = \frac{F_{CD}}{A_{CD}} = \frac{1562,5}{125 \times 10^{-6}} = 12,5 \times 10^6 \text{ Pa} = 12,5 \text{ MPa}$$

NOTAR QUE AMBAS AS BARRAS ESTÃO À TRACÇÃO

- b) A deformação das barras é dada por:

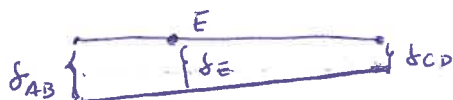
$$\delta = \frac{PL}{EA} \quad \text{com } L = 0.36 \text{ para as duas barras}$$

$E = 75 \text{ GPa}$ e $A = 125 \text{ mm}^2$ também para as duas barras

$$\text{LOGO } \delta_{AB} = \frac{F_{AB} L}{EA} = 1,32 \times 10^{-4} \text{ m} = 0,132 \text{ mm}$$

$$\text{e } \delta_{CD} = \frac{F_{CD} L}{EA} = 6,00 \times 10^{-5} \text{ m} = 0,060 \text{ mm}$$

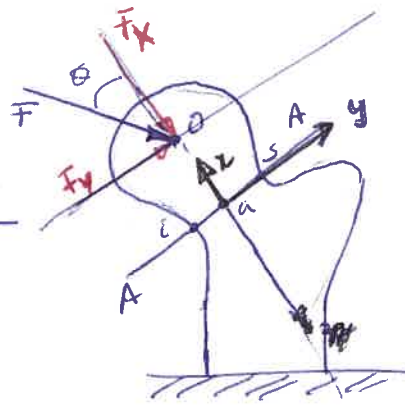
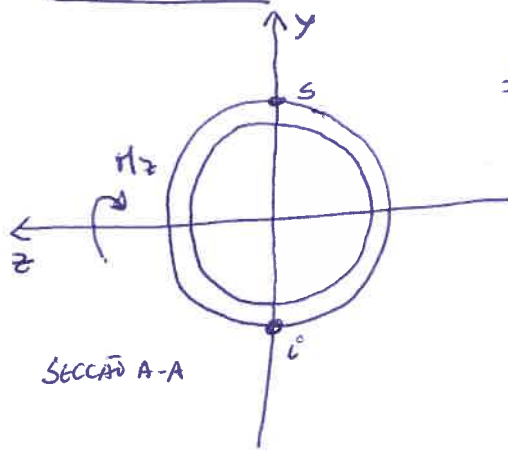
COMO A BARRA BEC É RÍGIDA



$$\frac{\delta_E - \delta_{CD}}{0.44} = \frac{\delta_{AB} - \delta_{CD}}{0.64}$$

$$\Rightarrow \delta_E = 0,1095 \text{ mm}$$

PROBLEMA 2



a) PARA CALCULAR O MOMENTO RESULTANTE NA SECCÃO A-A
PODEMOS CONSIDERAR A FORÇA APLICADA EM "O".

SÓ A COMPONENTE F_y ORIGINA TORÇÃO NA SECCÃO EM
ESTUDO E SERÁ UM MOMENTO EM TORNO DE z (M_z) POSITIVO,
ISTO É PROVOCARÁ TRACÇÃO EM i E COMPRESSÃO EM s

$$M_z = F_y \times L$$

$$\text{com } F_y = F \sin \theta = 2800 \times \sin 30^\circ = 1400 \text{ N}$$

$$L = 25 \text{ mm} = 25 \times 10^{-3} \text{ m}$$

$$M_z = 1400 \times 25 \times 10^{-3} =$$

$$M_z = 35 \text{ Nm}$$

b) A TENSÃO NORMAL NOS PONTOS s e i TEM A
CONTRIBUIÇÃO DO MOMENTO MAS TAMBÉM DA FORÇA AXIAL
QUE É DADA PELA COMPONENTE F_x DA FORÇA APLICADA

$$\sigma_x = \frac{P}{A} - \frac{M_z y}{I}$$

$$\text{com } P = F_x = F \cos \theta = 2800 \times \cos 30 = 2424,871 \text{ N (COMPRESSÃO)}$$

$$A = \pi \times (r_{\text{ext}}^2 - r_{\text{int}}^2) = \pi \times [(14 \times 10^{-3})^2 - (11,5 \times 10^{-3})^2] = 2,0028 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

$$I = \frac{1}{4} \pi (r_{\text{ext}}^4 - r_{\text{int}}^4) = \frac{1}{4} \pi [(14 \times 10^{-3})^4 - (11,5 \times 10^{-3})^4] = 1,6435 \times 10^{-8} \text{ m}^4$$

NO PONTO s

$$y = 14 \times 10^{-3} \Rightarrow (\sigma_x)_{\text{PONTO } s} = \frac{-2424,871}{2,0028 \times 10^{-4}} - \frac{35 \times 14 \times 10^{-3}}{1,6435 \times 10^{-8}} = -41,9 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$= -41,9 \text{ MPa}$$

NO PONTO i

$$y = -14 \times 10^{-3} \Rightarrow (\sigma_x)_{\text{PONTO } i} = \frac{-2424,871}{2,0028 \times 10^{-4}} - \frac{35 \times (-14 \times 10^{-3})}{1,6435 \times 10^{-8}} = 17,7 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$= 17,7 \text{ MPa}$$

$$2-c) \sigma_{adm} = 60 \text{ MPa}$$

$$d_{ext} = 28 \text{ mm}$$

$$d_{int} = ?$$

A condição será $|\sigma| \leq \sigma_{adm}$

O caso mais desfavorável é quando a contribuição da força axial e do momento têm o mesmo sinal (em módulo, as duas contribuições somam)

Logo

$$+ \frac{F_x}{\pi(r_{ext}^2 - r_{int}^2)} + \frac{\pi r_{ext}}{\frac{\pi}{4}(r_{ext}^4 - r_{int}^4)} \leq \sigma_{adm}$$

FAZENDO A SUBSTITUIÇÃO $r_{int}^2 = t$ FICAMOS COM UMA EQUAÇÃO DO SEGUNDO GRAU.

$$\frac{F_x}{\pi(r_{ext}^2 - t)} + \frac{\pi r_{ext}}{\frac{\pi}{4}(r_{ext}^4 - t^2)} \leq \sigma_{adm}$$

RESOLVENDO

$$\frac{\frac{1}{4} F_x (r_{ext}^2 + t) + \pi r_{ext}}{\frac{1}{4} \pi (r_{ext}^4 - t^2)} \leq \sigma_{adm}$$

$$\frac{1}{4} F_x r_{ext}^2 + \frac{1}{4} F_x t + \pi r_{ext} \leq \frac{1}{4} \pi \sigma_{adm} r_{ext}^4 - \frac{1}{4} \pi \sigma_{adm} t^2$$

$$\left(\frac{1}{4} F_x r_{ext}^2 + \pi r_{ext} - \frac{1}{4} \pi \sigma_{adm} r_{ext}^4 \right) + \frac{1}{4} F_x t + \frac{1}{4} \pi \sigma_{adm} t^2 \leq 0$$

SUBSTITUINDO VALORES

$$4,7124 \times 10^7 t^2 + 6,0622 \times 10^2 t - 1,2015 \leq 0$$

$$\Rightarrow t \leq 1,5337 \times 10^{-6}$$

$$\Rightarrow r_{int} = \sqrt{t} \leq 0,01238 \text{ m} \Rightarrow 12,38 \text{ mm}$$

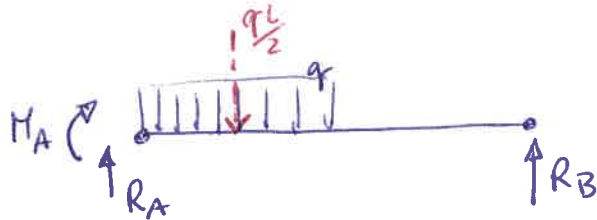
$$\Rightarrow d_{int} \leq \underline{\underline{24,76 \text{ mm}}}$$

PROBLEMA 3

MHCow
2012/2013
1ª prova

4

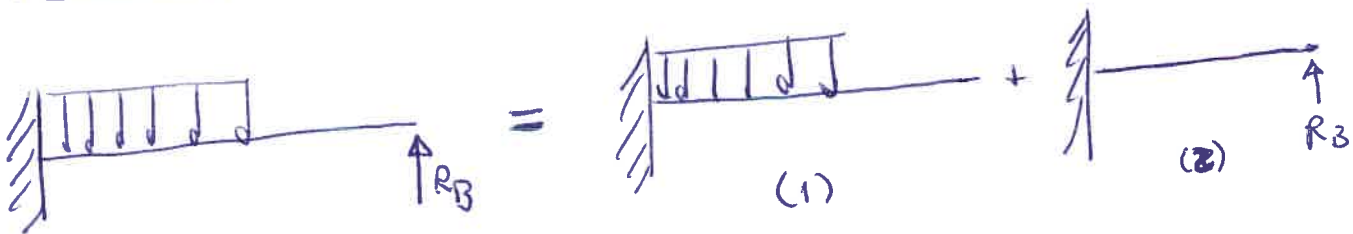
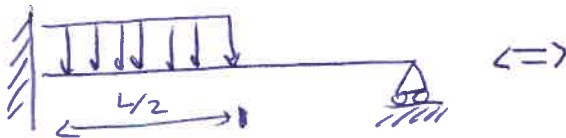
a) A VIGA É ESTATICAMENTE INDETERMINADA, ISTO É AS EQUAÇÕES DA ESTATICA NÃO SÃO SUFICIENTES PARA CALCULAR AS REACÇÕES.
DE FACTO, FAZENDO O DIAGRA DE CORPO LIVRE PARA A VIGA,



$$\begin{aligned} \uparrow \Sigma F = 0 & \quad R_A + R_B - \frac{qL}{2} = 0 \\ \downarrow \Sigma M = 0 & \quad R_B \times L - \frac{qL}{2} \times \frac{L}{4} - M_A = 0 \end{aligned}$$

Temos 3 incógnitas (R_A, R_B, M_A) para duas equações.

Uma forma simples de resolver o problema é utilizar o método da sobreposição e as tabelas de deformadas fornecidas com o formulário.



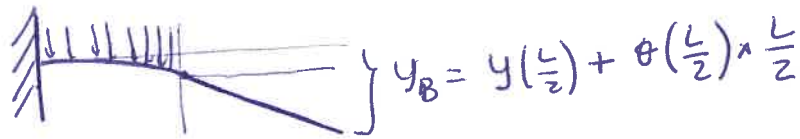
SABENDO QUE $y(x=L) = 0$; ISTO É A DEFORMADA NO PONTO B É NULA
LOGO

$$y^{(1)}(em\ B) + y^{(2)}(em\ B) = 0$$

PARA O PROBLEMA (2) A DEFORMADA EM B TIRA-SE DIRECTAMENTE DA TABELA,

$$y_B^{(2)} = \frac{R_B L^3}{3EI}$$

PARA O PROBLEMA (1) É PRECISO NOTAR QUE A DEFORMAÇÃO SERÁ:



$$y_B = y\left(\frac{L}{2}\right) + \theta\left(\frac{L}{2}\right) \times \frac{L}{2}$$

ATÉ A $\frac{L}{2}$ A DEFORMADA É CALCULADA PELA TABELA PARA O CASO DE VIGA ENCASTRADA COM CARGA DISTRIBUÍDA (e comprimento $\frac{L}{2}$)
 É QUE SE NOTA O DESLOCAMENTO ADICIONAL DO PONTO B CORRESPONDENTE À PROJEÇÃO DA VIGA SEM DEFORMAÇÃO, ISTO É

$$y_B^{(1)} = y\left(\frac{L}{2}\right) + \theta\left(\frac{L}{2}\right) \times \frac{L}{2}$$

$$y_B^{(1)} = -\frac{q_0\left(\frac{L}{2}\right)^4}{8EI} - \frac{q_0\left(\frac{L}{2}\right)^3}{6EI} \times \frac{L}{2}$$

LOGO R_B CALCULA-SE PELA EQUAÇÃO

$$\frac{R_B L^3}{3EI} - \frac{q_0\left(\frac{L}{2}\right)^4}{8EI} - \frac{q_0\left(\frac{L}{2}\right)^3}{6EI} = 0$$

$$\Rightarrow R_B = \frac{27}{128} q_0 L \quad \begin{array}{l} \text{c/ } q_0 = 1000 \\ \text{e } L = 2 \end{array}$$

$$R_B = \underline{\underline{109,375 \text{ N}}}$$

É PORTANTO DAS EQS. DA ESTATICA VEM

$$R_A = \frac{1000 \times 2}{2} - 109,375 = \underline{\underline{890,625 \text{ N}}}$$

$$\text{e } M_A = 109,375 \times 2 - \frac{1000 \times 2}{2} \times \frac{2}{4}$$

$$M_A = \underline{\underline{-281,2500 \text{ Nm}}}$$

b) A EQUAÇÃO DA CURVA ELÁSTICA PODE TAMBÉM SER OBTIDA PELA SOBREPONICÃO DOS DOIS CASOS.

MMComp (6)
202/2013
1ª PÁGINA

PARA O CASO DOIS VEM DIRECTAMENTE DA TABELA E SERÁ

$$y^{(2)} = -\frac{R_B}{6EI} (x^3 - 3Lx^2)$$

VALIDA $0 < x < L$

$$c/ R_B = 109,375 \text{ N}$$

$$L = 2 \text{ m}$$

$$EI = 70 \times 10^9 \times 5 \times 10^{-6} \\ = 3,5 \times 10^5 \text{ Nm}^2$$

PARA O CASO (1) TEMOS QUE ENTRE 0 e $\frac{L}{2}$

$$y^{(1)} = -\frac{q_0}{24EI} (x^4 - 4\left(\frac{L}{2}\right)x^3 + 6\left(\frac{L}{2}\right)^2 x^2)$$

VALIDA $0 < x < \frac{L}{2}$

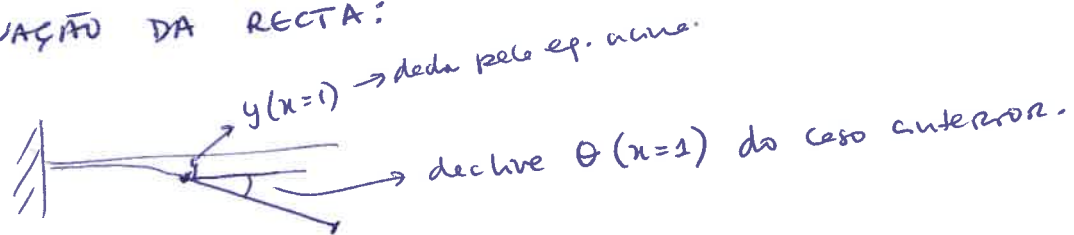
$$\text{COM } L = 2 \text{ m}$$

$$q_0 = 1000 \text{ N/m}$$

$$EI = 3,5 \times 10^5 \text{ Nm}^2$$

É ENTRE $\frac{L}{2}$ e L É A

EQUAÇÃO DA RECTA:



$$y^{(1)} = -\frac{q_0(L/2)^4}{8EI} - \frac{q_0(L/2)^3}{6EI} (x - \frac{L}{2}) \quad \frac{L}{2} < x < L$$

$$\text{COM } L = 2 \text{ m}$$

$$EI = 3,5 \times 10^5$$

$$q_0 = 1000$$

Logo,

11 Comp (+)

$$y_{\text{total}} = -\frac{R_B}{6EI} (x^3 - 3Lx^2) - \frac{q_0}{24EI} (x^4 - 4\left(\frac{L}{2}\right)x^3 + 6\left(\frac{L}{2}\right)^2 x^2) \quad 0 < x < \frac{L}{2}$$

$$e \quad y_{\text{total}} = -\frac{R_B}{6EI} (x^3 - 3Lx^2) - \frac{q_0}{EI} \left[\frac{1}{8} \left(\frac{L}{2}\right)^4 - \frac{1}{6} \left(\frac{L}{3}\right)^3 \left(x - \frac{L}{2}\right) \right] \quad \frac{L}{2} < x < L$$

com $L = 2 \text{ m}$

$$R_B = 109,375 \text{ N}$$

$$q_0 = 1000 \text{ N/m}$$

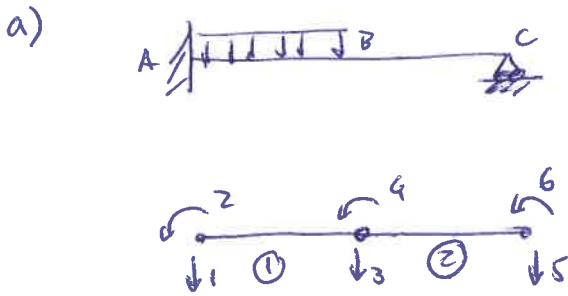
$$EI = 3,5 \times 10^5$$

c) A deformação no ponto C e a deformação para $x = 1 \text{ m}$ e será

$$y_C = -\frac{109,375}{6 \times 3,5 \times 10^5} (1 - 6) - \frac{1000}{24 \times 3,5 \times 10^5} (1 - 4 + 6)$$

$$y_C = -9,67 \times 10^{-5} \text{ m} = ~~10,9375 \text{ mm}~~ = -0,0967 \text{ mm} = 96,7 \mu\text{m}$$

PROBLEMA 4



→ MATRIZ DE ELEMENTOS FINITOS
ELEMENTOS = G.L. GLOBAIS.

MATRIZ CONECTIVIDADES

	1	2	3	4
①	1	2	3	4
②	3	4	5	6

MATRIZ RIGIDEZ ELEMENTO 1

$$K^{①} = \frac{2EI}{h_e} \begin{bmatrix} 6 & -3h_e & -6 & -3h_e \\ -3h_e & 2h_e^2 & 3h_e & h_e^2 \\ -6 & 3h_e & 6 & 3h_e \\ -3h_e & h_e^2 & 3h_e & 2h_e^2 \end{bmatrix}$$

$h_e = 1$ e
 $EI = 3,5 \times 10^5$

$$K^{①} = 7 \times 10^5 \begin{bmatrix} 6 & -3 & -6 & -3 \\ -3 & 2 & 3 & 1 \\ -6 & 3 & 6 & 3 \\ -3 & 1 & 3 & 2 \end{bmatrix}$$

0 ELEMENTO 2 TEM IGUAL COMPRIMENTO = IGUAL EI LOGO

$$K^{②} = K^{①}$$

então

$$K^G = 7 \times 10^5 \begin{bmatrix} 6 & -3 & -6 & -3 & 0 & 0 \\ -3 & 2 & 3 & 1 & 0 & 0 \\ -6 & 3 & 6+6 & 3-3 & -6 & -3 \\ -3 & 1 & 3-3 & 2+2 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & -6 & 3 & 6 & 3 \\ 0 & 0 & -3 & 1 & 3 & 2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} K_{11}^G &= K_{11}^{①} & K_{13}^G &= K_{13}^{①} & K_{14}^G &= K_{14}^{①} \\ K_{12}^G &= K_{12}^{①} & & & K_{15}^G &= 0 \\ & & & & K_{16}^G &= 0 \\ K_{22}^G &= K_{22}^{①} & K_{23}^G &= K_{23}^{①} & K_{24}^G &= K_{24}^{①} \\ K_{25}^G &= 0 & K_{26}^G &= 0 & & \\ K_{33}^G &= K_{33}^{①} + K_{11}^{②} & & & & \\ K_{34}^G &= K_{34}^{①} + K_{12}^{②} & & & K_{35}^G &= K_{13}^{②} \\ & & & & K_{36}^G &= K_{14}^{②} \end{aligned}$$

$$K^G = 7 \times 10^5 \begin{bmatrix} 6 & -3 & -6 & -3 & 0 & 0 \\ -3 & 2 & 3 & 1 & 0 & 0 \\ -6 & 3 & 12 & 0 & -6 & -3 \\ -3 & 1 & 0 & 4 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & -6 & 3 & 6 & 3 \\ 0 & 0 & -3 & 1 & 3 & 2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} K_{44}^G &= K_{44}^{①} + K_{22}^{②} \\ K_{45}^G &= K_{23}^{②} & K_{46}^G &= K_{24}^{②} \\ K_{55}^G &= K_{33}^{②} & K_{56}^G &= K_{44}^{②} \\ K_{66}^G &= K_{44}^{②} \end{aligned}$$

b)

ELEMENTO 1

CARGAS DISTRIBUIDAS

$$F^{(1)} = \frac{1000 \times h_e}{12} \begin{Bmatrix} 6 \\ -h_e \\ 6 \\ h_e \end{Bmatrix} = \frac{1000}{12} \begin{Bmatrix} 6 \\ \uparrow \\ h_e=1 \\ \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} 6 \\ -1 \\ 6 \\ 1 \end{Bmatrix}$$

O ELEMENTO 2 NÃO TEM CARGAS DISTRIBUIDAS LOGO

$$F^{(2)} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$F^G = \frac{1000}{12} \begin{Bmatrix} 6 \\ -1 \\ 6 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} R_A \\ M_A \\ 0 \\ 0 \\ R_B \\ 0 \end{Bmatrix}$$

CONSIDERANDO TAMBÉM AS REAÇÕES.

$$c) \quad 7 \times 10^5 \begin{bmatrix} 6 & -3 & -6 & -3 & 0 & 0 \\ -3 & 2 & 3 & 1 & 0 & 0 \\ -6 & 3 & 12 & 0 & -6 & -3 \\ -3 & 1 & 0 & 4 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & 6 & 3 & 6 & 3 \\ 0 & 0 & -3 & 1 & 3 & 2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ U_4 \\ U_5 \\ U_6 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 83,33 \\ 6 \\ -1 \\ 6 \\ 1 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

COMO $U_1 = U_2 = U_5 = 0$ VORTAR-SE AS LINHAS E COLUNAS,

E FICA

$$7 \times 10^5 \begin{bmatrix} 12 & 0 & -3 \\ 0 & 4 & 1 \\ -3 & 1 & 2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} U_3 \\ U_4 \\ U_6 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 83,33 \\ 6 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\begin{cases} 7 \times 10^5 \times 12 U_3 - 7 \times 10^5 \times 3 U_6 = 500 \\ 7 \times 10^5 \times 4 U_4 - 7 \times 10^5 U_6 = 83,33 \\ -7 \times 10^5 \times 3 U_3 + 7 \times 10^5 U_4 + 7 \times 10^5 \times 2 U_6 = 0 \end{cases}$$

OU PARA SIMPLIFICAR A RESOLUÇÃO DO SISTEMA,

Se $A = \frac{7 \cdot 10^5}{83,33} U_3$ $B = \frac{7 \cdot 10^5}{83,33} U_4$ $C = \frac{7 \cdot 10^5}{83,33} U_6$

$$\begin{cases} 12A - 3C = 6 \\ 4B + C = 1 \\ -3A + B + 2C = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} A = \frac{13}{16} \\ B = -\frac{1}{16} \\ C = \frac{5}{4} \end{cases}$$

Logo $U_3 = \frac{13}{16} \times \frac{83,33}{7 \cdot 10^5} = 9,67 \times 10^{-5} \text{ m}$

$U_4 = -\frac{1}{16} \times \frac{83,33}{7 \cdot 10^5} = 7,44 \times 10^{-6} \text{ rad}$

$U_6 = \frac{5}{4} \times \frac{83,33}{7 \cdot 10^5} = 1,49 \times 10^{-4} \text{ rad}$

NOTAR QUE U_3 É A DEFORMADA NO PONTO C E É IGUAL À CALCULADA NA ALÍNEA C) DO PROBLEMA ANTERIOR.

d) $M(x) = -EI \frac{d^2w}{dx^2}$

$w = \sum_{i=1}^4 U_i \phi_i$

PARA O ELEMENTO 1

$w_n = \phi_1 U_1 + \phi_2 U_2 + \phi_3 U_3 + \phi_4 U_4$

e $\frac{d^2 w_n}{dx^2} = \frac{d^2 \phi_1}{dx^2} U_1 + \frac{d^2 \phi_2}{dx^2} U_2 + \frac{d^2 \phi_3}{dx^2} U_3 + \frac{d^2 \phi_4}{dx^2} U_4$

$U_1 = U_2 = 0$

$\phi_3 = 3 \left(\frac{x}{h} \right)^2 - 2 \left(\frac{x}{h} \right)^3$ $\frac{d^2 \phi_3}{dx^2} = \frac{6}{h^2} - \frac{12x}{h^3}$

$\phi_4 = -x \left[\left(\frac{x}{h} \right)^2 - \frac{x}{h} \right]$ $\frac{d^2 \phi_4}{dx^2} = -\frac{6x}{h^2} + \frac{2}{h}$

$$M(x) = -EI \left[\left(\frac{6}{h^2} - \frac{12x}{h^3} \right) \times 9,67 \times 10^{-5} + \left(-\frac{6x}{h^2} + \frac{2}{h} \right) \times 7,44 \times 10^{-6} \right]$$

11

$$\text{com } h = \frac{L}{2} = 1$$

$$\text{Logo } M\left(\frac{L}{4}\right) = M\left(\frac{1}{2}\right) = -3,5 \times 10^5 \left[\left(6 - 12 \times \frac{1}{2} \right) \times 9,67 \times 10^{-5} + \left(-6 \times \frac{1}{2} + 2 \right) \times 7,44 \times 10^{-6} \right]$$

$$= -3,5 \times 10^5 \times (-7,44 \times 10^{-6}) = \underline{\underline{2,6 \text{ Nm}}}$$

$$0 \text{ momento em } \frac{L}{4} \text{ e } \underline{\underline{M = 2,6 \text{ Nm}}}$$