

## Conceito de tensão / Tensão Normal

La Aintensidade da força ou força por unidade de orea, que age paralelamente a seção de area A, e definida como tensão normal.

$$\sigma = \frac{|F|}{A}$$

Fator de Seguranço

La Razão entre a tensão de nuptura e a tensão atuante no componente Fr = One | Quanto + parto do 1 mais crítico a objeto se encontre

De formoções Longitudinal

$$e = \frac{L}{L}$$
  $\sigma = Ee$   $\mu = \frac{FL}{EA}$ 

F: Força externa aplicada

L: comprimento da lava

A: Area de seção transversal de lama

E: Modulo de élasticidade langitudinal do material de lavre

Métados dos Elementos Finitos

- Determinação dos grans de liberdade
- Montogem de matriz de rigidez local e global Resolução dos forços ((Fi=[K]·Ini)
- Determinação da deformação e tensão dos elementos

$$C = \cos(\theta)$$

$$\Delta = \sin(\theta)$$

$$L = \sqrt{|z_2 - x_4|^2 + |y_2 - y_4|^2}$$

$$\begin{bmatrix} K_e \end{bmatrix} = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} c^2 & c_N - c^2 - c_N \\ c_N & N^2 - c_N - N^2 \\ -c^2 - c_N & c^2 & c_N \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} K_e \end{bmatrix} = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} c^2 & c_N - c^2 - c_N \\ -c^2 - c_N & c^2 & c_N \\ -c_N - N^2 & c_N & N^2 \end{bmatrix}$$

$$E = \frac{1}{L} \begin{bmatrix} -C & -N & C_N \end{bmatrix} \begin{bmatrix} M_1 \\ M_2 \\ M_3 \\ M_1 \end{bmatrix}$$

Tourso  

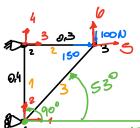
$$D = \frac{E}{L} \left[ -C - s \cdot s \right] \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \\ v_3 \\ u_4 \end{pmatrix}$$

Exemplo de Resolução:

150 Módulo de el

Módulo de clasticidade longitudinal: 210 G.Pa Area da seção transversal: A= 2.10-4m

## 1. Définir a origen de sisteme de reférênce e numerar nos, elementes, GDL



Como escalher à ângulo:

Escalhe un nó como origen e gira ele até

o elemento a ser analisado

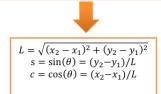
Elemento 2 paralelo, ou seja, o

2. Monter a notriz de rigidez de cada elemento

## Exercício 1

Informações dos nós								
Número do nó	x (m)	y (m)						
1	0	0						
2	0	0,4						
3	0,3	0,4						

OBS: Os senos (s) e cossenos (c), assim como o comprimento do elemento, devem ser calculados usando-se as coordenadas dos nós.



Propriedades dos elementos												
Nº do Elemento	Incidência (nós que formam o elemento)	Área (m²)	Módulo de elasticidade (Pa)	С	S	L (m)	Numeração dos graus de liberdade					
1	1-2	2e-4	210 E9	0	1	0,4	1	2	3	4		
	2-3	2e-4	210 E9	1	0	0,3	3	4	5	6		
3	3-1	2e-4	210 E9	-0,6	-0,8	0,5	5	6	1	2		

OBS: A numeração dos graus de liberdade é arbitrária. No entanto, é importante numerar sempre a direção x e depois a direção y, em cada nó.

Insper

$$[K_e] = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} c^2 c_3 - c^2 - c_3 \\ c_3 s^2 - c_3 - s^2 \\ -c^2 - c_3 c^2 c_3 \end{bmatrix}$$

$$K_1 = \frac{210 \cdot 10^9 \cdot 2 \cdot 10^{-4}}{0.4} \begin{bmatrix} 0.00 & 0 & 0 \\ 0.10 & 0 & 0 \\ 0.00 & 0 & 0 \\ 0.10 & 1 & 0 \end{bmatrix}_{\frac{1}{4}}^{\frac{1}{4}}$$

$$R_{2} = \frac{210 \cdot 10^{9} \cdot 2 \cdot 10^{-4}}{0.44} \begin{bmatrix} \frac{345}{40 - 10} \\ 00000 \\ -10000 \end{bmatrix}^{\frac{3}{4}} = \frac{210 \cdot 10^{9} \cdot 2 \cdot 10^{-4}}{0.44} \begin{bmatrix} 0.36 & 0.48 - 0.48 \\ 0.48 & 0.64 - 0.48 - 0.64 \\ -0.36 & -0.48 & 0.36 & 0.48 \\ -0.48 & -0.64 & 0.48 & 0.64 \end{bmatrix}^{\frac{2}{4}}$$

3. Monton a matrix global
$$K_g = \{0^8 \begin{cases} 0.30.4 & 0 & 0 & -0.3 & -0.4 \\ 0.4 & 1.59 & 0 & -1.05 & -0.4 & -0.54 \\ 0 & 0 & 1.4 & 0 & -1.4 & 0 \\ 0 & -1.05 & 0 & 1.05 & 0 & 0 \\ -0.3 & -0.4 & -1.4 & 0 & 1.7 & 0.4 \\ -0.4 & -0.54 & 0 & 0 & 0.4 & 0.54 \end{bmatrix}_{b}^{t}$$

4. Monton o vétor global de fonças

$$R_{1x} = \begin{cases} R_{1x} & R_{2y} \\ R_{2x} & R_{2x} \\ R_{2y} & R_{2x} \\ R_{3} & R_{2x} \\ R_{2x} & R_{3} \\ R_{1x} & R_{2x} \\ R_{1x} & R_{1x} \\ R$$

5. Aplicar as condições de contorno (elininar linha e colum do grau de liberdade com restrição

$$K_{G} = 10^{8} \begin{bmatrix} 1.59 & -0.4 & -0.54 \\ -0.4 & 1.7 & 0.4 \\ -0.54 & 0.4 & 0.54 \end{bmatrix} 2$$

$$F_{G} = \begin{cases} 0 & 2 \\ 150 & 5 \\ -100 & 6 \end{cases}$$

6. Resolver o sistema de equação para a obtenção das deslocamentos

$$\begin{cases}
F_{150}^{2} = [K] \cdot \{n\} \\
-0.4 & -0.4 -0.54 \\
-0.54 & 0.4 & 0.54
\end{cases} \cdot \begin{cases}
n = [K] \cdot \{n\} \\
n$$

$$\begin{cases} (1.59 M_2 - 0.4 M_5 - 0.59 M_6) \cdot 10^8 = 0 & M_2 = -9.52 \cdot 10^{-7} \\ (-0.4 M_2 + 1.7 M_5 + 0.4 M_6) \cdot 10^8 = 150 & M_5 = 1.60 \cdot 10^{-6} \\ (-0.54 M_2 + 0.4 M_5 + 0.54 M_6) \cdot 10^8 = -100 & M_6 = -4.00 \cdot 10^{-6} \end{cases}$$

$$\{M'_{i} = \begin{cases} -9,52 \cdot 10^{-7} \\ 0 \\ 1,6 \cdot 10^{-6} \\ -4,0 \cdot 10^{-6} \end{cases}$$

7. De terminor a tenso e a deformação em cada elemento

$$E = \frac{1}{L} \begin{bmatrix} -C - s & c & s \end{bmatrix} \begin{cases} u_1 \\ u_2 \\ v_3 \\ w_4 \end{cases}$$

$$D = \frac{E}{L} \begin{bmatrix} -C - s & c & s \end{bmatrix} \begin{cases} u_1 \\ u_2 \\ v_3 \\ w_4 \end{cases}$$

$$\frac{1}{0.4} \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} -9.52.10^{-7} \\ 0 & 0 \end{pmatrix} = 2.38.60^{-6} \frac{210.10^{9}}{0.19} \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} -9.52.10^{-7} \\ 0 & 0 \end{pmatrix} = 5.0.10^{-5}$$

$$\frac{1}{0.3} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1.6.10^{-6} & 0 & 0 \\ -4.0.10^{-6} & 0 & 0 \end{pmatrix} = 5.36 \cdot 10^{-6} \frac{210.10^{9}}{0.73} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1.6.10^{-6} & 0 & 0 \\ -4.0.10^{-6} & 0 & 0 \end{pmatrix} = 1.125 \cdot 10^{6}$$

$$\frac{1}{0.5} \left[ -0.6 \cdot 0.80.6 \, 0.8 \right] \left( \begin{array}{c} 1.6 \cdot 10^{-6} \\ -4.0 \cdot 10^{-6} \\ -9.52 \cdot 10^{-7} \end{array} \right) = -2.98 \cdot 10^{-6} \frac{210 \cdot 10^{9}}{0.5} \left[ -0.6 \cdot 0.80.6 \, 0.8 \right] \left( \begin{array}{c} 1.6 \cdot 10^{-6} \\ -4.0 \cdot 10^{-6} \\ -9.52 \cdot 10^{-7} \end{array} \right) = -6.25 \cdot 10^{-5}$$

6. De terminar as reacões de apoio mos nos com restriçõe

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & -0.3 & -0.4 \\
0.4 & 1.59 & 0 - 1.05 & -0.4 & -0.54 \\
0 & 0 & 1.4 & 0 & -1.4 & 0 \\
0 & -1.05 & 0 & 1.05 & 0 & 0 \\
-0.3 & -0.4 & -1.4 & 0 & 1.7 & 0.4 \\
-0.4 & -0.54 & 0 & 0 & 0.4 & 0.54
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & -0.3 & -0.4 \\
0 & 0 & 1.4 & 0 & -0.54 \\
-0.4 & -0.54 & 0 & 0 & 0.4 & 0.54
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & -0.3 & -0.4 \\
0 & 0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & -0.3 & -0.4 \\
0 & 0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & 0.4 \\
0 & 0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & 0.4 \\
0 & 0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & 0.4 \\
0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix}
0.3 & 0.4 & 0 & 0 & 0.4 \\
0 & 0.4 & 0.54 \\
-4.0 & 0 & 0
\end{bmatrix}$$

Método Iterativo para Solução de Sistemas de Equações

$$\begin{vmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} \\ a_{3} & a_{32} & a_{33} \end{vmatrix} \begin{vmatrix} z_{1} \\ z_{2} \\ z_{3} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} b_{1} & a_{12} & z_{2} - a_{13} & z_{3} \\ b_{2} & b_{2} \\ b_{3} \end{vmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} z_{1} & b_{2} \\ z_{2} & b_{2} - a_{21} & z_{1} - a_{23} & z_{3} \\ a_{22} & a_{23} & a_{23} \end{vmatrix}$$

$$z_{3} = \frac{b_{2} - a_{31} z_{1} - a_{32} z_{2}}{a_{33}}$$

A portir disso assumimos que os notores do z's são O a ficames iterando até chogormos em um valor estavel

Estabilidade de Elemente Estrutural

La Capacidade de un elemento suportor uma abala carga sem aparenter mudance brusca

$$P_{cn} = \frac{\pi^2 EI}{L^2}$$
  $o_{cn} = \frac{P_{cn}}{A}$ 

Como sobber se é tração ou compressão

Se a valor for negative é compressão Se o valor for positivo é tração