Trabalho4

August 8, 2020

1 Método dos Elementos Finitos - Trabalho 4

Universidade Federal Fluminense

Disciplina ministrada pelo Prof. Marco Ferro

```
marcoferro@id.uff.br
```

Aluno Noé de Lima

```
noe_lima@id.uff.br
```

Este trabalho visa aplicar o MEF ao Estado Plano de Tensões (EPT).

Primeiro semestre de 2020

A célula a seguir configura o Jupyter-Notebook para exibir as equações matemáticas no formato do ambiente LATEX e importa as bibliotecas necessárias.

```
import numpy as np
import sympy as sp
import pandas as pd
from sympy.vector import CoordSys3D, divergence
sp.init_printing(use_latex='mathjax',latex_mode='equation*')
!uname -a
```

Linux DESKTOP-CR708A2 4.19.104-microsoft-standard #1 SMP Wed Feb 19 06:37:35 UTC 2020 x86_64 x86_64 x86_64 GNU/Linux

Contents

1	Método dos Elementos Finitos - Trabalho 4	1
2	Introdução	4
3	Estado Plano de Tensão - EPT	5
4	Estado Plano de Deformação	6
5	Cálculo das Tensões	7
6	Método dos Elementos Finitos	7
7	7.12 Solução do Vetor de Deslocamentos 7.13 Cálculo das Deformações 7.14 Cálculo das Tensões	9 10 10 11 11 12 12 13 14 14 14 15 15 15
8	,	16 16 16 16 17 18 19 19 19 20 20 20 20
	8.11.3 Elemento 3	20

	8.11.4 Elemento 4]
8.12	Cálculo como EPD]
8.13	Elemento 1	2
8.14	Elemento 2	2
8.15	Elemento 3	2
8.16	Elemento 4	5

2 Introdução

O Estado Plano de Tenção - EPT ou o Estado Plano de Deformação - EPD, caracterizam-se por serem estruturas planares (no plano xy), com carregaemntos, reações de apoio, restrições e deformações igualmente planares. Tais estruturas têm, na direção z, espessura fixa constante t. As condições que definem e diferenciam o EPT e o EPD estão relacionadas às restrições na direção z.

Temos, na dereção z, das faces do plano, as seguintes variáveis de Tensão \times Deformação: σ_z e ϵ_z .

Portanto, segue que:

```
No EPT: \sigma_z = 0;
No EPD: \epsilon_z = 0.
```

O EPT tem, portanto, suas faces livres, sem tensões de reação e liberdade de deformação. Tal é a situação em chapas, onde uma estrutura plana recebe carregamentos no mesmo plano da face, e não recebe carregamentos transversais (como nas placas ou lages). Nessa configuração, a espessura t da chapa pode variar, pois não há tensão de reação na direção z.

Já o EPD é caracterizado por uma restrição de deformação, já que há reação de tensão na direção z que restringe a deformação. Nessa configuração, portanto, a espessura t não varia. Este é o caso onde o plano compõe uma seção transversão de uma estrutura maior, como um muro de arrimo ou uma barragem de represa. Neste caso, a espessura é fixa e definida como t=1, sendo as tensões definidas em termos de comprimento de muro ou barragem.

As variáveis simbólicas definidas abaixo serão utilizadas na análise subsequente.

```
[2]: E,nu = sp.symbols('E,nu')
G = E/(2*(1+nu))
```

Sendo,

- E o Módulo de Elasticidade Longitudinal;
- ν a constante de Poisson do material; elastica; e
- ullet G o Módulo de Elasticidade Transversal.

```
[3]: sigma_x,sigma_y,sigma_z = sp.symbols('sigma_x,sigma_y,sigma_z')
tau_xy,tau_yz,tau_zx = sp.symbols('tau_xy,tau_yz,tau_zx')
epsilon_x,epsilon_y,epsilon_z = sp.symbols('epsilon_x,epsilon_y,epsilon_z')
gamma_xy,gamma_yz,gamma_zx = sp.symbols('gamma_xy,gamma_yz,gamma_zx')
```

Onde,

- σ_x , σ_y e σ_z são, respectivamente, as tensões normais nas direções $x, y \in z$;
- τ_{xy} , τ_{yz} e τ_{zx} são, respectivamente, as tensões cisalhantes nas direções xy, yz e zx;
- ε_x , ε_y e ε_z são, respectivamente, as deformações lineares em x e y e z;
- γ_{xy} , γ_{yz} e γ_{zx} são, respectivamente, as deformações angulares nas direções xy, yz e zx.

A partir das restrições do sistema bidimensional, temos o seguinte Vetor de Tensões $\vec{\sigma}$:

[4]: sigma = sp.Matrix([sigma_x,sigma_y,tau_xy])
display(sigma)

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{bmatrix}$$

Bem como o Vetor de Deformações $\vec{\varepsilon}$:

[5]: epsilon = sp.Matrix([epsilon_x,epsilon_y,gamma_xy])
 display(epsilon)

$$\begin{bmatrix} \epsilon_x \\ \epsilon_y \\ \gamma_{xy} \end{bmatrix}$$

Temos também a matriz **D**, em função de E_{var} e ν_{var} :

$$\begin{bmatrix} \frac{E_{var}}{1-\nu_{var}^2} & \frac{E_{var}\nu_{var}}{1-\nu_{var}^2} & 0\\ \frac{E_{var}\nu_{var}}{1-\nu_{var}^2} & \frac{E_{var}}{1-\nu_{var}^2} & 0\\ 0 & 0 & \frac{E_{var}\left(\frac{1}{2}-\frac{\nu_{var}}{2}\right)}{1-\nu_{var}^2} \end{bmatrix}$$

A equação do sistema, então, fica:

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{E_{var} \epsilon_x}{1 - \nu_{var}^2} + \frac{E_{var} \epsilon_y \nu_{var}}{1 - \nu_{var}^2} \\ \frac{E_{var} \epsilon_x \nu_{var}}{1 - \nu_{var}^2} + \frac{E_{var} \epsilon_y}{1 - \nu_{var}^2} \\ \frac{E_{var} \gamma_{xy} \left(\frac{1}{2} - \frac{\nu_{var}}{2}\right)}{1 - \nu_{var}^2} \end{bmatrix}$$

3 Estado Plano de Tensão - EPT

As condições de contorno do EPT, conforme definido na introdução, podem ser definidas matematicamente como:

$$\begin{cases} \sigma_z &= 0\\ \tau_{yz} &= 0\\ \tau_{zx} &= 0 \end{cases}$$

E,

$$\varepsilon_z = -\frac{\nu}{E} \left(\sigma_x + \sigma_y \right) \neq 0$$

Nessas condições, temos:

$$\begin{cases} E_{var} &= E \\ \nu_{var} &= \nu \end{cases}$$

Logo, $\mathbf{D}_{EPT} =$

[8]: ept = eq.subs(E_var,E).subs(nu_var,nu)
display(ept)

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{E\epsilon_x}{1-\nu^2} + \frac{E\epsilon_y\nu}{1-\nu^2} \\ \frac{E\epsilon_x\nu}{1-\nu^2} + \frac{E\epsilon_y}{1-\nu^2} \\ \frac{E\gamma_{xy}\left(\frac{1}{2} - \frac{\nu}{2}\right)}{1-\nu^2} \end{bmatrix}$$

[]:

4 Estado Plano de Deformação

As condições de contorno do EPD, conforme definido na introdução, podem ser definidas matematicamente como:

$$\begin{cases} \varepsilon_z &= 0\\ \gamma_{yz} &= 0\\ \gamma_{zx} &= 0 \end{cases}$$

Ε,

$$\sigma_z = \nu \left(\sigma_x + \sigma_y \right) \neq 0$$

Nessas condições, temos:

$$\begin{cases} E_{var} &= \frac{E}{1-\nu^2} \\ \nu_{var} &= \frac{\nu}{1-\nu} \end{cases}$$

Logo, $\mathbf{D}_{EPD} =$

[9]: epd = eq.subs(E_var,E/(1-nu**2)).subs(nu_var,nu/(1-nu))
display(epd)

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{E\epsilon_x}{(1-\nu^2)\left(-\frac{\nu^2}{(1-\nu)^2}+1\right)} + \frac{E\epsilon_y\nu}{(1-\nu)(1-\nu^2)\left(-\frac{\nu^2}{(1-\nu)^2}+1\right)} \\ \frac{E\epsilon_x\nu}{(1-\nu)(1-\nu^2)\left(-\frac{\nu^2}{(1-\nu)^2}+1\right)} + \frac{E\epsilon_y}{(1-\nu^2)\left(-\frac{\nu^2}{(1-\nu)^2}+1\right)} \\ \frac{E\gamma_{xy}\left(-\frac{\nu}{2(1-\nu)}+\frac{1}{2}\right)}{(1-\nu^2)\left(-\frac{\nu^2}{(1-\nu)^2}+1\right)} \end{bmatrix}$$

5 Cálculo das Tensões

Tanto para EPT quanto para EPD, temos a seguinte equação para o cálculo das tensões (Derivada da Lei de Hooke):

$$\vec{\sigma} = \mathbf{D}\vec{\varepsilon}$$

Bem como,

$$\vec{\varepsilon} = \mathbf{L}\vec{u}$$

Onde,

• $\mathbf{L} \rightarrow$ é a matriz de operadores que relaciona os deslocamentos com as deformações.

Como

$$\bar{u} = \sum_{i=1}^{N} N_i u_i$$

tem-se:

$$\mathbf{L} = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0\\ 0 & \frac{\partial}{\partial y}\\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix}$$

$$\vec{u} = \begin{Bmatrix} u \\ v \end{Bmatrix}$$

$$\vec{\varepsilon} = \left\{ \begin{array}{c} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \gamma_{xy} \end{array} \right\}$$

6 Método dos Elementos Finitos

O Elemento bidimensional a ser estudado é o Triangular de Deformação Constante, ou Constant Strain Triangle - CST, que possui como funções de interpolação N_i , para os deslocamentos u e v, polinômios do primeiro grau em x e y.

Portanto,

As funções N_i têm a seguinte forma:

$$N_1(x,y) = \frac{1}{2A} \left[(x_2y_3 - x_3y_2) + (y_2 - y_3) x + (x_3 - x_2) y \right]$$

$$N_2(x,y) = \frac{1}{2A} [(y_1x_3 - y_3x_1) + (y_3 - y_1)x + (x_1 - x_3)y]$$

$$N_3(x,y) = \frac{1}{2A} \left[(x_1y_2 - x_2y_1) + (y_1 - y_2) x + (x_2 - x_1) y \right]$$

Sendo A a área do triiângulo, dada por:

$$A = \frac{1}{2} \times \det \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ x_1 & x_2 & x_3 \\ y_1 & y_2 & y_3 \end{bmatrix}$$

As equações acima para N_i podem ser resumidas em:

$$N_i(x, y) = \frac{1}{2A} [(x_j y_k - x_k y_j) + (y_j - y_k) x + (x_k - x_j) y]$$

Sendo,

$$\begin{cases} i &= 1, 2, 3; \\ j &= 2, 3, 1; \\ k &= 3, 1, 2; \end{cases}$$

A matriz **N** é, então, formada:

$$\mathbf{N} = \begin{bmatrix} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 \\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 \end{bmatrix}$$

Mas $\vec{\varepsilon} = \mathbf{L}\vec{u}$. Como $\vec{u} = \mathbf{N}\vec{u}_i$, tem-se

$$\vec{\varepsilon} = \mathbf{L} \mathbf{N} \vec{u}_i$$

Fazendo-se $\mathbf{B} = \mathbf{L}\mathbf{N}$, tem-se:

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0\\ 0 & \frac{\partial}{\partial y}\\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0\\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} \frac{\partial N_1}{\partial x} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial x} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial x} & 0\\ 0 & \frac{\partial N_1}{\partial y} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial y} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial y}\\ \frac{\partial N_1}{\partial y} & \frac{\partial N_1}{\partial x} & \frac{\partial N_2}{\partial y} & \frac{\partial N_2}{\partial x} & \frac{\partial N_3}{\partial y} & \frac{\partial N_3}{\partial x} \end{bmatrix}$$

Que resulta em:

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} (y_2 - y_3) & 0 & (y_3 - y_1) & 0 & (y_1 - y_2) & 0 \\ 0 & (x_3 - x_2) & 0 & (x_1 - x_3) & 0 & (x_2 - x_1) \\ (x_3 - x_2) & (y_2 - y_3) & (x_1 - x_3) & (y_3 - y_1) & (x_2 - x_1) & (y_1 - y_2) \end{bmatrix}$$

Tem-se que:

$$\mathbf{K}_e = t\mathbf{B}^T \mathbf{D} \mathbf{B} \times A$$

No EPT, t é a espessura do elemento (chapa); no EPD, t = 1.

[10]:
$$x_1,x_2,x_3 = sp.symbols('x_1,x_2,x_3')$$

 $y_1,y_2,y_3 = sp.symbols('y_1,y_2,y_3')$
 $B = sp.Matrix([$
 $[(y_2-y_3), 0, (y_3-y_1), 0, (y_1-y_2), 0],$
 $[0, (x_3-x_2), 0, (x_1-x_3), 0, (x_2-x_1)],$
 $[(x_3-x_2), (y_2-y_3), (x_1-x_3), (y_3-y_1), (x_2-x_1), (y_1-y_2)]$
])
 B

[10]:

$$\begin{bmatrix} y_2 - y_3 & 0 & -y_1 + y_3 & 0 & y_1 - y_2 & 0 \\ 0 & -x_2 + x_3 & 0 & x_1 - x_3 & 0 & -x_1 + x_2 \\ -x_2 + x_3 & y_2 - y_3 & x_1 - x_3 & -y_1 + y_3 & -x_1 + x_2 & y_1 - y_2 \end{bmatrix}$$

7 Exemplo 1

Calcular como EPD e EPT uma estrutura de área retangular de largura $75\ mm$ em x e altura $50\ mm$ em y. Considerar apoio de segundo gênero nos pontos $(0,\ 0)$ e $(0,\ 50)$ e uma carga pontual vertical de $4450\ N$ para baixo no ponto $(75,\ 50)$.

Dados:

$$\begin{cases} t &=& 13 \ mm \\ E &=& 207 \ GPa \\ \nu &=& 0,25 \end{cases}$$

```
[11]: geral = pd.DataFrame({
    "t": [13],
    "E": [207],
    "nu": [0.25]
})
```

A malha considerada será a seguinte:

```
[12]:
          Ponto
                     Х
                          у
      0
              1
                 (75,
                         0)
      1
              2
                 (75,
                       75)
                   (0, 75)
      2
              3
      3
                   (0,
                         0)
```

Os pontos dos dois elementos utilizados são:

```
[13]: pd.DataFrame({
        "Elemento": [1, 2],
        "Pontos": [[1, 2, 4], [3, 4, 2]]
})
```

[13]: Elemento Pontos
0 1 [1, 2, 4]
1 2 [3, 4, 2]

7.1 Cálculo Como EPT

No EPT, temos:

 $\mathbf{D} =$

7.2 Cálculo como EPD

No EPD, temos:

 $\mathbf{D} =$

7.3 Cálculo da Área

A =

7.4 Cálculo de B

 $\mathbf{B} =$

```
[17]: def B(data):  x_1, x_2, x_3 = \operatorname{sp.symbols}('x_1, x_2, x_3') \\ y_1, y_2, y_3 = \operatorname{sp.symbols}('y_1, y_2, y_3') \\ A = \operatorname{sp.symbols}('A') \\ B = (1/(2*A))*\operatorname{sp.Matrix}([\\ [(y_2-y_3), 0, (y_3-y_1), 0, (y_1-y_2), 0], \\ [0, (x_3-x_2), 0, (x_1-x_3), 0, (x_2-x_1)], \\ [(x_3-x_2), (y_2-y_3), (x_1-x_3), (y_3-y_1), (x_2-x_1), (y_1-y_2)] \\ ]) \\ \operatorname{return} B.\operatorname{subs}(x_1, \operatorname{data}["x"][0]).\operatorname{subs}(x_2, \operatorname{data}["x"][1]).\operatorname{subs}(x_3, y_3) \\ \rightarrow \operatorname{data}["x"][2]).\operatorname{subs}(y_1, \operatorname{data}["y"][0]).\operatorname{subs}(y_2, \operatorname{data}["y"][1]).\operatorname{subs}(y_3, y_3) \\ \rightarrow \operatorname{data}["y"][2]).\operatorname{subs}(A, \operatorname{area}(\operatorname{data}))
```

7.5 Cálculo de K_e

 $\mathbf{K}_e =$

```
[18]: def K_e(data,constantes,tipo="EPT"):
    B_el = B(data)
    if tipo == "EPT":
        D = Dept(constantes)
```

```
t = constantes["t"][0]
else:
    D = Depd(constantes)
    t = 1
return t * B_el.transpose() @ D @ B_el * area(data)
```

7.6 Elemento 1

```
[19]: el1 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [1,2,4],
    "x": [75,75,0],
    "y": [0,50,0]
})
el1
```

```
[19]:
        Incidência Nó
                         Х
                             у
     0
                 1
                    1 75
                             0
                 2
     1
                     2 75
                            50
     2
                 3
                     4
                         0
                             0
```

[20]:

```
1764.1
        -897.0 \quad -807.3
                          358.8
                                  -956.8
                                          538.2
-897.0
                 538.2
                         -2152.8
                                  358.8
                                          -358.8
        2511.6
                 807.3
                                    0
                                          -538.2
-807.3
         538.2
                          0
358.8
        -2152.8
                   0
                         2152.8
                                  -358.8
                                            0
-956.8
         358.8
                   0
                         -358.8
                                  956.8
                                            0
538.2
        -358.8
                 -538.2
                          0
                                    0
                                          358.8
```

7.7 Elemento 2

```
[21]: el2 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [3,4,2],
    "x": [0,0,75],
    "y": [50,0,50]
})
el2
```

```
[21]: Incidência Nó x y
0 1 3 0 50
1 2 4 0 0
2 3 2 75 50
```

```
[22]: K_2 = K_e(el2,geral,"EPT")
K_2
```

[22]:

```
-897.0 \quad -807.3
                            358.8
1764.1
                                    -956.8
                                             538.2
-897.0
         2511.6
                  538.2
                          -2152.8
                                     358.8
                                             -358.8
-807.3
         538.2
                   807.3
                             0
                                      0
                                             -538.2
        -2152.8
                           2152.8
358.8
                    0
                                    -358.8
                                               0
         358.8
                    0
                           -358.8
                                               0
-956.8
                                     956.8
538.2
         -358.8
                  -538.2
                             0
                                      0
                                             358.8
```

7.8 Montagem de K_q

$$\mathbf{K}_q =$$

Assim, temos a seguinte Matriz de Rigidez Global para o Exemplo:

```
[24]: K = K_g(4,[el1,el2],geral,"EPT")
K
```

```
358.8, 0., 0., -956.8,
[24]: array([[ 1764.1, -897., -807.3,
             538.2],
          [ -897. ,
                   2511.6, 538.2, -2152.8,
                                            0., 0.,
                                                         358.8,
            -358.8],
          [-807.3,
                    538.2, 1764.1,
                                 0., -956.8,
                                                  358.8,
                                                        0.,
            -897.],
                          0., 2511.6, 538.2, -358.8,
          [ 358.8, -2152.8,
              0.],
                      0., -956.8,
                                 538.2, 1764.1, -897.
          0.,
                                                        -807.3,
             358.8],
              0.,
                    0., 358.8, -358.8, -897., 2511.6,
                                                         538.2,
           -2152.8],
                    358.8, 0., -897., -807.3,
          [ -956.8,
                                                 538.2, 1764.1,
              0.],
          [ 538.2, -358.8, -897., 0., 358.8, -2152.8,
                                                        0.,
            2511.6]])
```

7.9 Vetor de Cargas Nodais

```
[25]: f = np.array([0,np.nan,0,-4450,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan]) f
```

```
[25]: array([ 0., nan, 0., -4450., nan, nan, nan, nan])
```

7.10 Vetor de Deslocamentos

```
[26]: u = np.array([np.nan,0,np.nan,np.nan,0,0,0,0])
u
```

```
[26]: array([nan, 0., nan, nan, 0., 0., 0., 0.])
```

7.11 Redução do Sistema

A função abaixo recebe um sistema com valores conhecidos, reduz o sistema, resolve o sistema reduzido e, em seguida, restaura a solução devolvendo os valores conhecidos.

```
[27]: def solve(A,x,b):
          n = x.shape[0]
          sol = x.copy()
          b_r = b.copy()
          A_r = A.copy()
          for i in range(n):
              if not np.isnan(x[i]):
                  b_r = x[i]*A[:,i]
          for i in range(n):
              k = n - 1 - i
              if np.isnan(b[k]):
                  A_r = np.delete(A_r,k,0)
                  A_r = np.delete(A_r,k,1)
                  b_r = np.delete(b_r,k,0)
          x_r = np.linalg.solve(A_r,b_r)
          k = 0
          for i in range(n):
              if np.isnan(sol[i]):
                  sol[i] = x_r[k]
                  k += 1
          return sol
```

7.12 Solução do Vetor de Deslocamentos

```
[28]: u = solve(K,u,f)
u
```

```
[28]: array([ 0.47321279,  0. ,  0.216555 , -1.83938077,  0. ,  0. ])
```

7.13 Cálculo das Deformações

Com o sistema resolvido, utilizaremos uma função análoga aos índices globais utilizados na matriz \mathbf{K}_g para encontrar o vetor de deslocamentos do elemento.

$$\vec{u}_e =$$

```
[29]: def u_e(el,u):
    u_el = np.zeros(6)
    for k in range(3):
        i = el["Nó"][el["Incidência"][k] - 1] - 1
        u_el[2*k:2*k+2] = u[2*i:2*i+2]
    return u_el
```

Assim, podemos calcular as deformações.

$$\vec{\varepsilon_e} =$$

```
[30]: def epsilon_e(el,u):
    B_1 = B(el)
    u_el = u_e(el,u)
    return B_1 @ u_el
```

7.14 Cálculo das Tensões

A partir das deformações no elemento, podemos calcular as tensões.

$$\vec{\sigma}_e =$$

```
[31]: def sigma_e(data,u,constantes,tipo="EPT"):
    if tipo == "EPT":
        D = Dept(constantes)
    else:
        D = Depd(constantes)
    return D @ epsilon_e(data,u)
```

7.15 Tensões no Elemento 1

```
[32]: s1 = sigma_e(el1,u,geral) s1
```

[32]: array([-0.637537930920125, -7.77442087983153, -0.425025287280084], dtype=object)

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = -0.63753 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = -7.77442 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = -0.42502 & MPa \end{cases}$$

7.16 Tensões no Elemento 2

[33]: array([0.637537930920125, 0.159384482730031, -2.03067637256040], dtype=object)

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(2)} = 0.63753 & MPa \\ \sigma_y^{(2)} = 0.15938 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(2)} = -2.03067 & MPa \end{cases}$$

8 Exemplo 2

Livro Método dos Elementos Finitos,, Eloy:

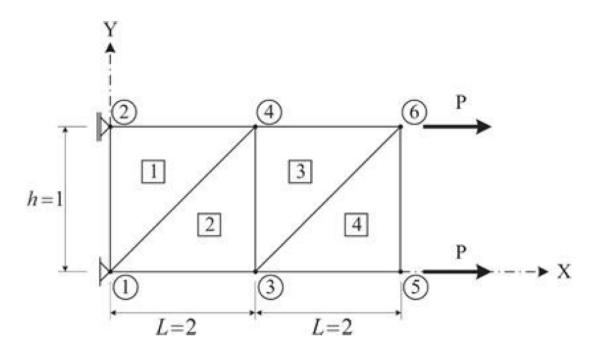
8.1 4.5.2 Exemplo Da Barra Tracionada, Elemento CST

8.1.1 Dados do problema:

- Módulo de elasticidade, E = 20000;
- Coeficiente de Poisson, $\nu = 0, 2$;
- Carga P=10
- Largura da seção transversal, b=1;
- Altura da seção transversal, h=1;
- Comprimento da barra, 2L=4.

8.1.2 Dados do modelo de elementos finitos:

- nnodes = 6 (número de nós);
- nelem = 4 (número de elementos)



8.2 Solução

Dados gerais:

```
[34]: dados = pd.DataFrame({
    "t": [1],
    "E": [20000],
    "nu": [0.2]
})
dados
```

[34]: t E nu 0 1 20000 0.2

Temos, portanto, a seguinte malha considerada:

```
[35]: pd.DataFrame({
        "Ponto": [1,2,3,4,5,6],
        "x": ["(0,","(0,","(2,","(4,","(4,","(4,"],
        "y": ["0)","1)","0)","1)"],
})
```

```
[35]:
          Ponto
                    Х
                        У
                  (0,
                       0)
      0
              1
                  (0,
              2
      1
                       1)
      2
              3
                  (2,
                       0)
      3
                  (2,
                       1)
      4
              5
                  (4,
                       0)
```

```
5 6 (4, 1)
```

Os pontos dos quatro Elementos utilizados são:

```
[36]: pd.DataFrame({
    "Elemento": [1, 2, 3, 4],
    "Pontos": [[1, 4, 2], [1, 3, 4], [3,6,4], [3,5,6]]
})
```

```
[36]: Elemento Pontos
0 1 [1, 4, 2]
1 2 [1, 3, 4]
2 3 [3, 6, 4]
3 4 [3, 5, 6]
```

8.3 Elemento 1

```
[37]: el1 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [1,4,2],
    "x": [0,2,0],
    "y": [0,1,1]
})
el1
```

```
[37]: Incidência Nó x y 0 1 1 0 0 1 2 4 2 1 2 3 2 0 1
```

8.4 Elemento 2

```
[38]: el2 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [1,3,4],
    "x": [0,2,2],
    "y": [0,0,1]
})
el2
```

```
[38]: Incidência Nó x y
0 1 1 0 0
1 2 3 2 0
2 3 4 2 1
```

8.5 Elemento 3

```
[39]: el3 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [3,6,4],
    "x": [2,4,2],
    "y": [0,1,1]
})
el3
```

```
[39]: Incidência Nó x y 0 1 3 2 0 1 2 6 4 1 2 3 4 2 1
```

8.6 Elemento 4

```
[40]: el4 = pd.DataFrame({
    "Incidência": [1,2,3],
    "Nó": [3,5,6],
    "x": [2,4,4],
    "y": [0,0,1]
})
el4
```

```
[40]: Incidência Nó x y
0 1 3 2 0
1 2 5 4 0
2 3 6 4 1
```

8.7 Vetor de Cargas Nodais

```
\vec{f} =
```

```
[41]: f = np.array([np.nan,np.nan,np.nan,0,0,0,0,0,10,0])
```

8.8 Vetor de Deslocamentos

 $\vec{u} =$

```
[42]: u = np.array([0,0,0,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np
```

8.9 Matriz de Rigidez Global

Cálculo como EPT:

$$\mathbf{K}_{a} =$$

[43]:
$$K = K_g(6, [el1, el2, el3, el4], dados, "EPT")$$

8.10 Solução do Sistema

$$[44]: u = solve(K,u,f)$$

8.11 Tensões nos Elementos

8.11.1 Elemento 1

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = 19 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = -1 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = 0 & MPa \end{cases}$$

8.11.2 Elemento 2

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = 20 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = 0 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = 0 & MPa \end{cases}$$

8.11.3 Elemento 3

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} &= 20 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} &= 0 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} &= 0 & MPa \end{cases}$$

8.11.4 Elemento 4

```
[48]: s4 = sigma_e(el4,u,dados) s4
```

[48]: array([20.000000000000, 2.66453525910038e-15, 0], dtype=object)

Ou seja,

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = 20 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = 0 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = 0 & MPa \end{cases}$$

8.12 Cálculo como EPD

```
[49]: u = np.array([0,0,0,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.nan,np.na
```

```
array([19.00000000000, -1.000000000000, -4.96925995722523e-15], dtype=object)
```

array([19.000000000000, -0.999999999999, 0], dtype=object)

8.13 Elemento 1

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = 19 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = -1 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = 0 & MPa \end{cases}$$

8.14 Elemento 2

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} &= 19 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} &= -1 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} &= 0 & MPa \end{cases}$$

8.15 Elemento 3

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} = 19 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} = -1 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} = 0 & MPa \end{cases}$$

8.16 Elemento 4

$$\begin{cases} \sigma_x^{(1)} &= 19 & MPa \\ \sigma_y^{(1)} &= -1 & MPa \\ \gamma_{xy}^{(1)} &= 0 & MPa \end{cases}$$