

No entanto, basta ter em atenção que

$$\frac{dN^{(1)}(x)}{dx} = 0 \neq p(u) = p_2$$

Não há equilíbrio na fronteira inter-elementar, porque o salto aí verificado no diagrama de forças normal só poderia existir se houvesse uma carga concentrada (o que não é o caso).

III. ELEMENTOS FINITOS DE BARRA

Definições de aproximações quadráticas

III.1. Definição da aproximação do campo de deslocamentos no elemento

Para se conseguir definir uma aproximação quadrática para o campo de deslocamentos $u(x)$, é necessário considerar a existência de três deslocamentos nodais elementares. Quea isto dizer que quando se pretende definir uma aproximação deste tipo, em cada elemento é necessário definir três nós, tal como se encontra indicado na figura III.1.

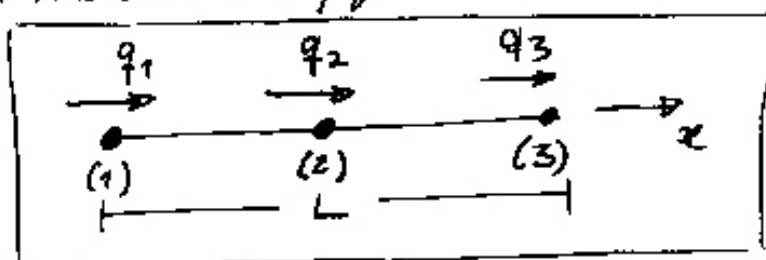
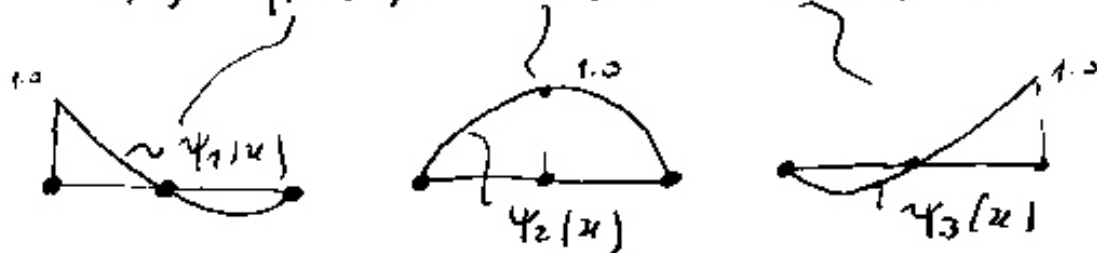


Figura III.1. Elemento de barra com aproximação quadrática

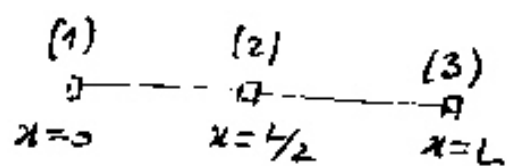
A aproximação para o campo de deslocamentos pode ser escrita então na forma:

$$u(x) = \psi_1(x) q_1 + \psi_2(x) q_2 + \psi_3(x) q_3 \quad (1)$$



A função de interpolação $\psi_j(x)$ é a polinômio função que toma valor unitário no nó "j" e que se anula em todos os outros nós do elemento.

Como quantificar estas funções? Conhecemos pela função $\psi_1(x)$.



Como se pretende que $\psi_1(x=L/2) = \psi_1(x=L) = 0$, a expressão mais simples para determinar o polinômio interpolador é fornecida por:

$$\psi_1(x) = C_1 \left(x - \frac{L}{2}\right)(x - L)$$

Nesta forma, garantimos que $\psi_1(x)$ se anula nos nós 2 e 3 do elemento. Faltava garantir que $\psi_1(x)$ toma valor unitário no nó 1. Tal impõe-se impondo

$$\psi_1(0) = 1 \Rightarrow C_1 \left(0 - \frac{L}{2}\right)(0 - L) = 1$$

$$\Rightarrow C_1 = \frac{L^2}{2}$$

Nesta forma:

$$\boxed{\psi_1(x) = \frac{2}{L^2} \left(x - \frac{L}{2}\right)(x - L)}$$

O raciocínio envolvido na determinação das restantes funções de aproximação é em tudo análogo. Assim,

$$\Psi_2(x) = C_2 x(x-L)$$

$$\Psi_3(x) = C_3 x(x-L/2)$$

As constantes C_2 e C_3 são determinadas impondo que

$$\Psi_2(x=L/2) = 1.0 \Rightarrow C_2 \times \frac{L}{2} \left(\frac{L}{2} - L\right) = 1$$

$$\Rightarrow C_2 = -\frac{4}{L^2}$$

$$\Psi_3(x=L) = 1.0 \Rightarrow C_3(L)\left(L - \frac{L}{2}\right) = 1 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow C_3 = \frac{2}{L^2}$$

$$\boxed{\Psi_2(x) = -\frac{4}{L^2} x(x-L)}$$

$$\boxed{\Psi_3(x) = \frac{2}{L^2} x(x-L/2)}$$

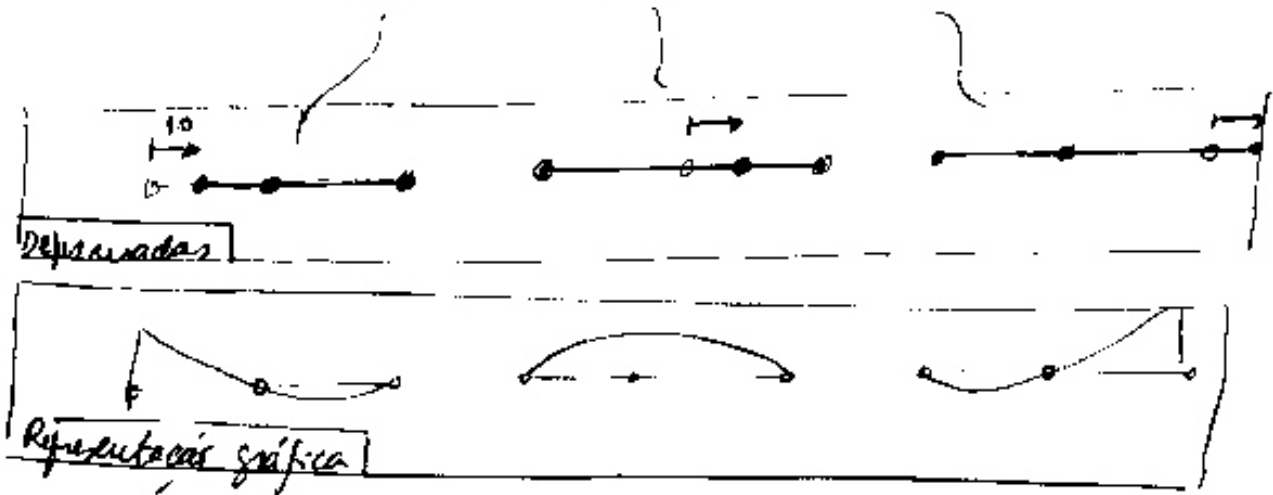
A aproximação do campo de deslocamentos pode agora ser escrita na forma

$$\underline{u} = [\Psi(x)] [q]$$

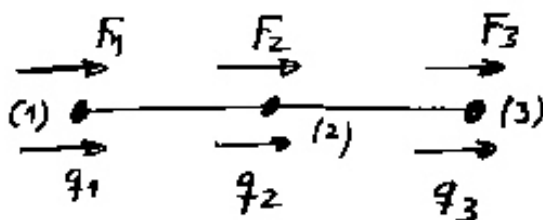
$$[u(x)] = \left[\psi_1(u) \mid \psi_2(u) \mid \psi_3(u) \right] \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix}$$

$$[u(x)] = \left[\frac{2}{L^2} \left(x - \frac{L}{2}\right)(x-L) \mid -\frac{4}{L^2} (x)(x-L) \mid \frac{2}{L^2} (x)(x - \frac{L}{2}) \right] \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix}$$

$q_1 = 1.0$ $q_2 = 1.0$ $q_3 = 1.0$
 $q_2 = q_3 = 0$ $q_1 = q_3 = 0$ $q_1 = q_2 = 0$



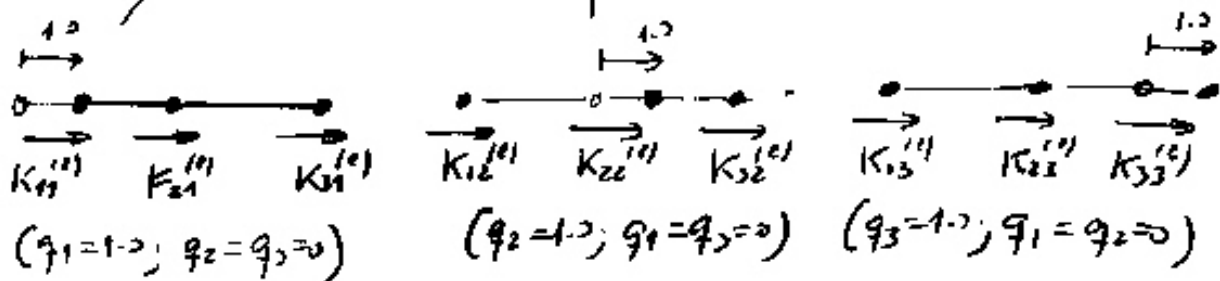
III.2 Determinação da Matriz de Rigidez Elementar



Tendo em conta o nº de deslocamentos nodais elementares, a matriz de rigidez deste tipo de elemento tem 3 linhas e 3 colunas. Pelocara as três forças nodais equivalentes, F_1 , F_2 e F_3 , com os

3 deslocamentos independentes, q_1, q_2 e q_3 .

$$K^{(e)} = \begin{bmatrix} K_{11}^{(e)} & K_{12}^{(e)} & K_{13}^{(e)} \\ K_{21}^{(e)} & K_{22}^{(e)} & K_{23}^{(e)} \\ K_{31}^{(e)} & K_{32}^{(e)} & K_{33}^{(e)} \end{bmatrix}$$



Para se calcular cada um dos elementos desta matriz de rigidez elementar, é necessário utilizar a equação

$$K_{ij}^{(e)} = \int_0^L \underline{B}_i^T \underline{D} \underline{B}_j dx$$

A matriz de propriedades elásticas, \underline{D} , é para este tipo de estruturas dada por:

$$[D] = [EA]$$

A matriz $[B]$ reúne as deformações que surgem em cada uma das deformadas elementares.