

# 5- Método de Elementos Finitos Aplicado às Equações Diferenciais Parciais.

5.1- Breve Introdução Histórica.

5.2- Solução de Equações Diferenciais Ordinárias: Problema de Valor de Contorno.

5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

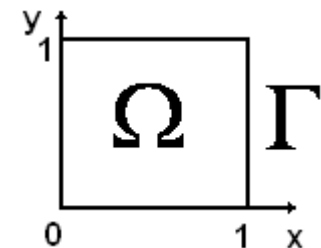
Apresentaremos o MEF para um **Problema de Valor de Contorno em Duas Dimensões**. Especificamente, para a **Equação Bidimensional da Difusão-Adveção-Reação Linear e Estacionária** definida num domínio quadrado unitário com condições de contorno de Dirichlet. Chamaremos este **Problema de Valor de Contorno (PVC)** de **Problema Modelo**.

Tradicionalmente o **PVC** é descrito na **Formulação Forte**.

**Formulação Forte (PVC)**: Encontrar  $u \in S_{\text{Forte}}$  tal que satisfaz

$$\underbrace{\nabla \cdot (-k \nabla u)}_{\text{Difusão}} + \underbrace{\vec{\omega} \cdot \nabla u}_{\text{Adveção}} + \underbrace{\sigma u}_{\text{Reação}} = \underbrace{g(\mathbf{x})}_{\text{Fonte Externa}} \quad \forall \mathbf{x} \in \Omega \quad (\text{EDP})$$

$$u(\Gamma) = u_{\Gamma} \quad \{\text{Condição de Dirichlet}\}$$



## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Para obter a **Formulação Fraca** partindo da **Formulação Forte do PVC** devemos realizar os cinco passos a seguir:

**Passo 1.** Multiplicar a EDP por uma função “Teste”  $v \in C_0^\infty(\Omega)$ .

O símbolo  $C_0^\infty(\Omega)$  denota o espaço das funções contínuas com derivadas até ordem  $\infty$  contínuas em  $\Omega$  e que se anulam no contorno  $\Gamma$ .

$$[\nabla \cdot (-k \nabla u) + \vec{\omega} \cdot \nabla u + \sigma u] v = g(\mathbf{x})v \quad \forall \mathbf{x} \in \Omega \quad (\text{EDP})$$

**Passo 2.** Integrar sobre o domínio  $\Omega$ .

$$\int_{\Omega} [\nabla \cdot (-k \nabla u) + \vec{\omega} \cdot \nabla u + \sigma u] v d\Omega = \int_{\Omega} g(\mathbf{x})v d\Omega$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

**Passo 3.** Use Integração por Partes (ou use a formula de Green ou teorema de Gauss) para reduzir a derivada de maior ordem da

EDP. 
$$\int_a^b u dv = uv \Big|_a^b - \int_a^b v du \quad (\text{Integração por Partes})$$

$$\int_{\Omega} \frac{\partial u}{\partial x_i} v d\Omega = - \int_{\Omega} u \frac{\partial v}{\partial x_i} d\Omega + \int_{\Gamma} u v n_i d\Gamma \quad (\text{Teorema de Gauss})$$

$\vec{n} = (n_1, n_2, \dots, n_d)$  vetor unitário normal ao contorno  $\Gamma$  no sentido da saída de  $\Gamma$ .

$$\int_{\Omega} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega - \int_{\Gamma} u v n_i d\Gamma = \int_{\Omega} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega$$

**Passo 4.** Como  $v \in C_0^\infty(\Omega)$ ,  $v$  se anula no contorno  $\Gamma$  obtemos

$$\int_{\Omega} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega = \int_{\Omega} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

**Passo 5.** Encontrar o maior espaço de funções para  $u, v$  e as outras funções que aparecem no **Passo 4** tal que todas as integrais sejam finitas.

Se  $u \in C^2(\Omega) \cap C(\bar{\Omega}) \equiv S_{\text{Forte}}$  (restrições de regularidade para a **Formulação Forte do PVC**) e  $v \in C_0^\infty(\Omega)$ , então todas as integrais serão finitas. Entretanto, todas as integrais serão finitas também se

$$u \in S = \{ \phi \in H^1(\Omega) : \phi = u(\Gamma) \text{ em } \Gamma \} \text{ e } v \in V = \{ \phi \in H^1(\Omega) : \phi = 0 \text{ em } \Gamma \}$$

Onde os seguintes espaços de funções são definidos:

$$L^2(\Omega) = \left\{ \phi : (\phi, \phi) \equiv \int_{\Omega} \phi \phi d\Omega < \infty \right\} \text{ (Espaço das funções quadrado integráveis)}$$

$$H^1(\Omega) = \left\{ \phi \in L^2(\Omega) \text{ e } \frac{d\phi}{dx} \in L^2(\Omega) \right\} \text{ e } H_0^1(\Omega) = \{ \phi \in H^1(\Omega) : \phi = 0 \text{ em } \Gamma \}$$

Com isto podemos enunciar a **Formulação Fraca** correspondente à **Formulação Forte do PVC** como segue:

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

**Formulação Fraca (Variacional):** Encontrar  $u \in S$  que satisfaz

$$\underbrace{\int_{\Omega} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega}_{A(u,v)} = \underbrace{\int_{\Omega} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega}_{F(v)} \quad \forall v \in V$$

ou na forma compacta  $A(u, v) = F(v) \quad \forall v \in V$

**Equivalência entre a Formulação Fraca e Forte:**

1- A solução da Formulação Forte é também solução da Formulação Fraca.

2- Quando a solução da Formulação Fraca é suficientemente regular  $u \in C^2(\Omega) \cap C(\bar{\Omega}) \equiv S_{\text{Forte}}$  também será solução da Formulação Forte.

**Formulação Forte  $\leftrightarrow$  Formulação Fraca**

**ou**

**Equação Diferencial Parcial  $\leftrightarrow$  Equação Variacional**

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

**Método de Elementos Finitos:** Seja  $M^h = \{\Omega_1, \dots, \Omega_{ne}\}$  uma partição de  $\Omega$  em  $ne$  elementos da malha tal que  $\Omega = \bigcup_{e=1}^{ne} \bar{\Omega}_e$  e  $\Omega_e \cap \Omega_{e'} = 0$  se  $e \neq e'$  (elementos disjuntos). O diâmetro (parâmetro) da malha é definido como  $h = \max_{1 \leq e \leq ne} \{h_e\}$ , onde  $h_e$  é o diâmetro de cada elemento finito.

$$\underbrace{\int_{\Omega} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega}_{A(u,v)} = \underbrace{\int_{\Omega} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega}_{F(v)}$$

$$A(u,v) = \sum_{e=1}^{ne} \underbrace{\int_{\Omega_e} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega}_{A^e(u,v)} = \sum_{e=1}^{ne} A^e(u,v)$$

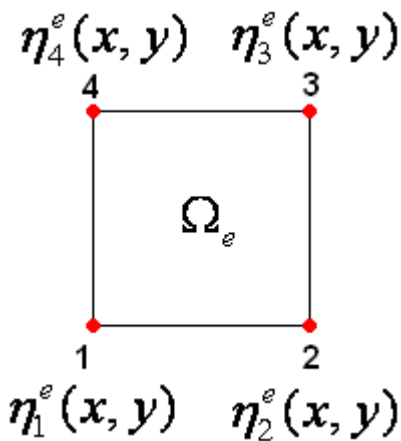
$$F(v) = \sum_{e=1}^{ne} \underbrace{\int_{\Omega_e} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega}_{F^e(v)} = \sum_{e=1}^{ne} F^e(v)$$

$$A(u,v) = F(v) \Leftrightarrow \sum_{e=1}^{ne} A^e(u,v) = \sum_{e=1}^{ne} F^e(v)$$

Note que até aqui  
não tem nenhuma  
aproximação

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

O Método de Elementos Finitos de Galerkin é baseado na escolha de uma base local para o espaço  $V^h \subset V$ . Ou seja, uma base para cada elemento da malha. Na maioria das vezes para construir esta base são usados os polinômios  $P^k(\Omega_e)$ . Construiremos a base para elementos quadriláteros usando polinômios lineares  $k=1$ . Existem outros elementos como os triangulares.



As funções “forma”  $\eta_i^e(x, y)$  da base podem ser os polinômios de Lagrange:

$$\eta_1^e(x, y) = \frac{(x - x_2^e)(y - y_4^e)}{(x_1^e - x_2^e)(y_1^e - y_4^e)}$$

$$\eta_2^e(x, y) = \frac{(x - x_1^e)(y - y_3^e)}{(x_2^e - x_1^e)(y_2^e - y_3^e)}$$

$$\eta_3^e(x, y) = \frac{(x - x_1^e)(y - y_2^e)}{(x_2^e - x_1^e)(y_3^e - y_2^e)}$$

$$\eta_4^e(x, y) = \frac{(x - x_2^e)(y - y_1^e)}{(x_1^e - x_2^e)(y_4^e - y_1^e)}$$

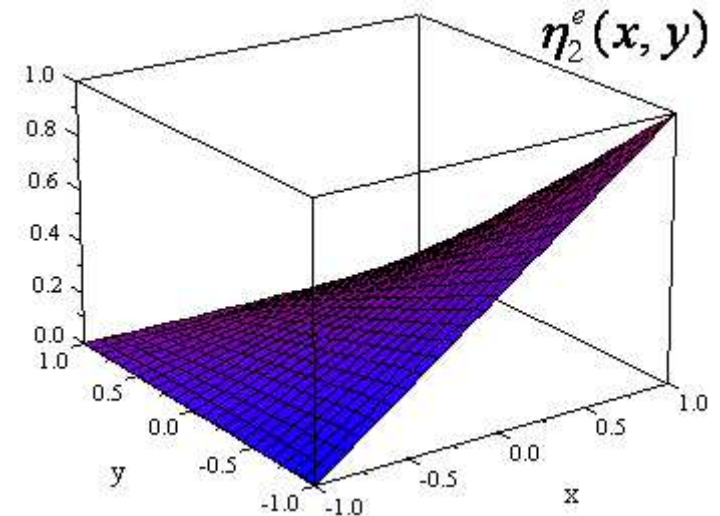
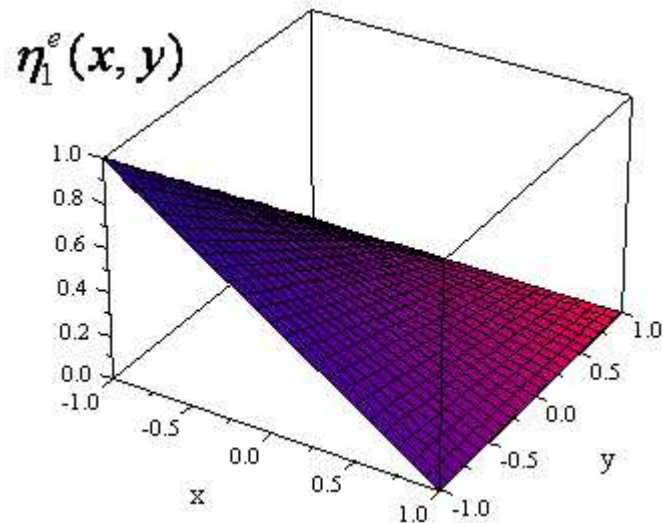
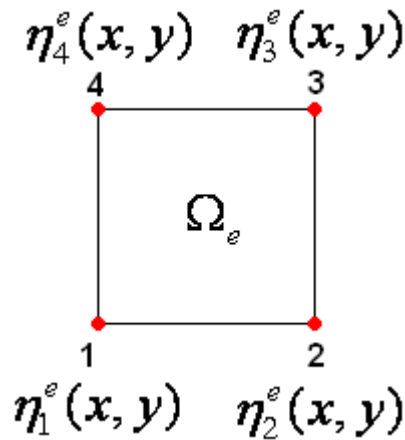
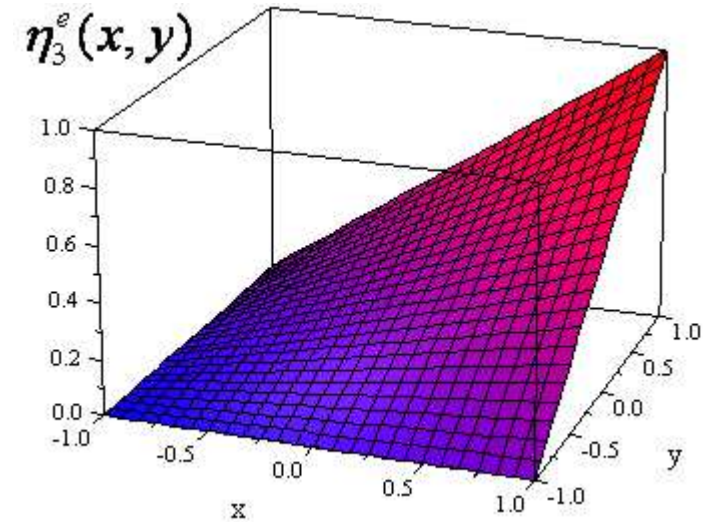
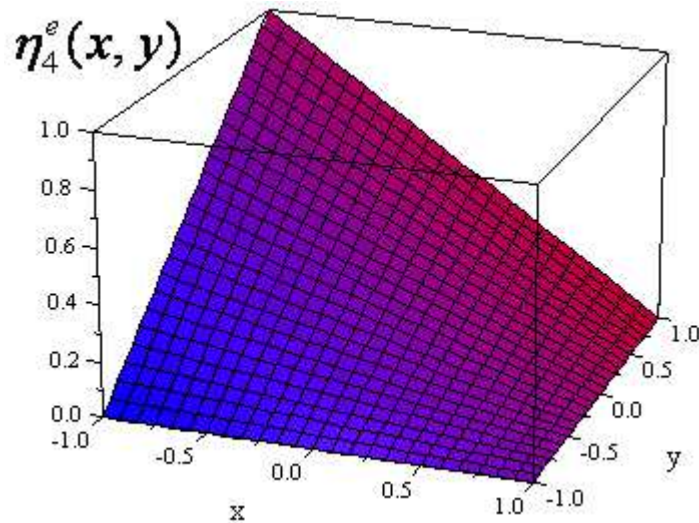
A solução restrita ao elemento

$$u^e(x, y) = \sum_{i=1}^4 u_i^e \eta_i^e(x, y) \quad \forall (x, y) \in \Omega_e$$



## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Note que as funções “forma”  $\eta_l^e(x, y)$  da base verificam  $\eta_l^e(x_m, y_m) = \delta_{lm}$



## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Substituindo para calcular a matriz de cada elemento e o termo independente segue:

$$A^e(u, v) = \int_{\Omega_e} [k(\nabla u \cdot \nabla v) + (\vec{\omega} \cdot \nabla u)v + \sigma uv] d\Omega \quad F^e(v) = \int_{\Omega_e} g(\mathbf{x})v(\mathbf{x})d\Omega$$

$$u^e(x, y) = \sum_{i=1}^4 u_i^e \eta_i^e(x, y) \quad \forall (x, y) \in \Omega_e$$

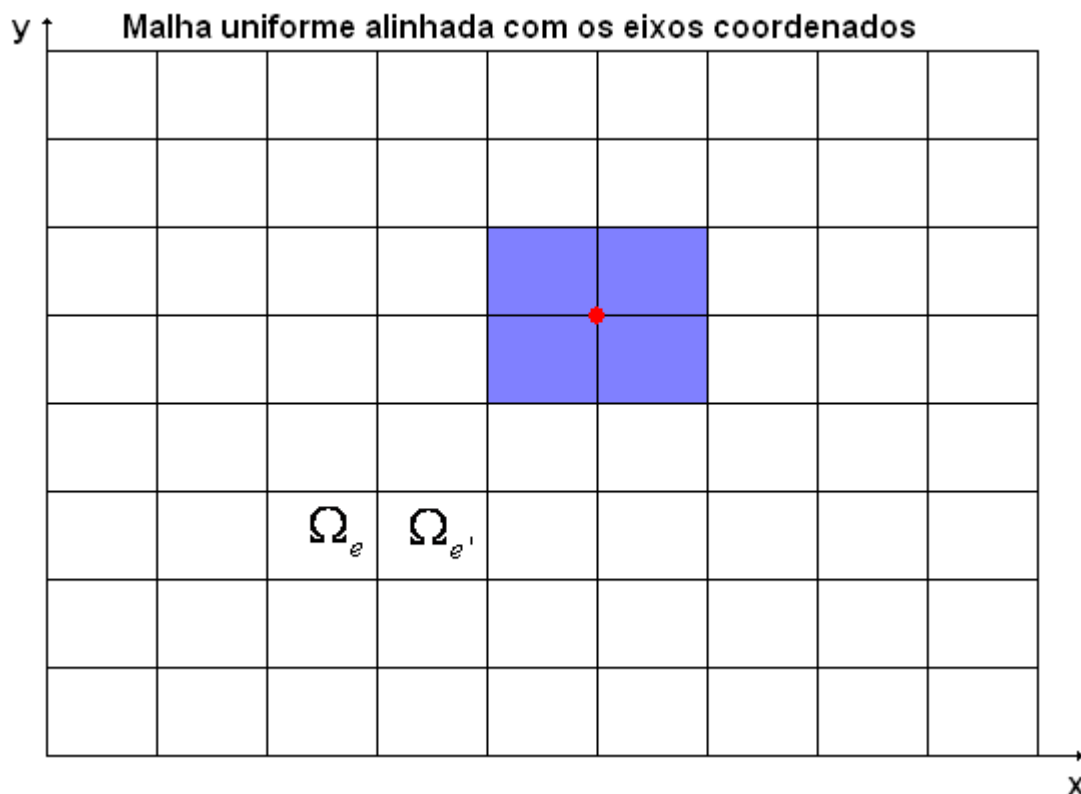
$$A^e(u^e, \eta_i^e) = \sum_{j=1}^4 u_j^e \underbrace{\int_{\Omega_e} [k(\nabla \eta_j^e \cdot \nabla \eta_i^e) + (\vec{\omega} \cdot \nabla \eta_j^e)\eta_i^e + \sigma \eta_j^e \eta_i^e] d\Omega}_{a_{ij}^e}$$

$$F(\eta_i^e) = \underbrace{\int_{\Omega_e} g(x, y)\eta_i^e d\Omega}_{f_i^e}$$

Desta forma calculamos a contribuição de cada elemento e incorporamos na matriz e o vetor independente global.

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

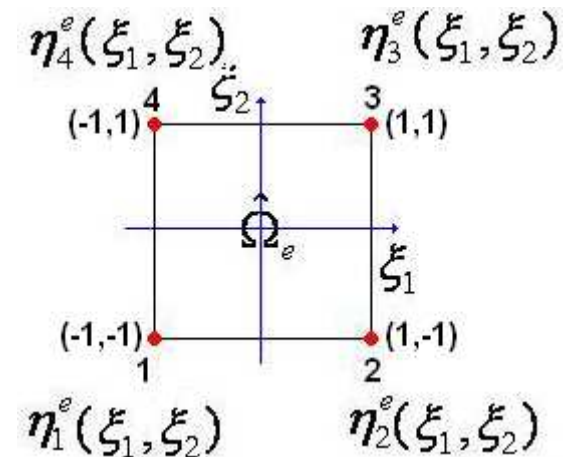
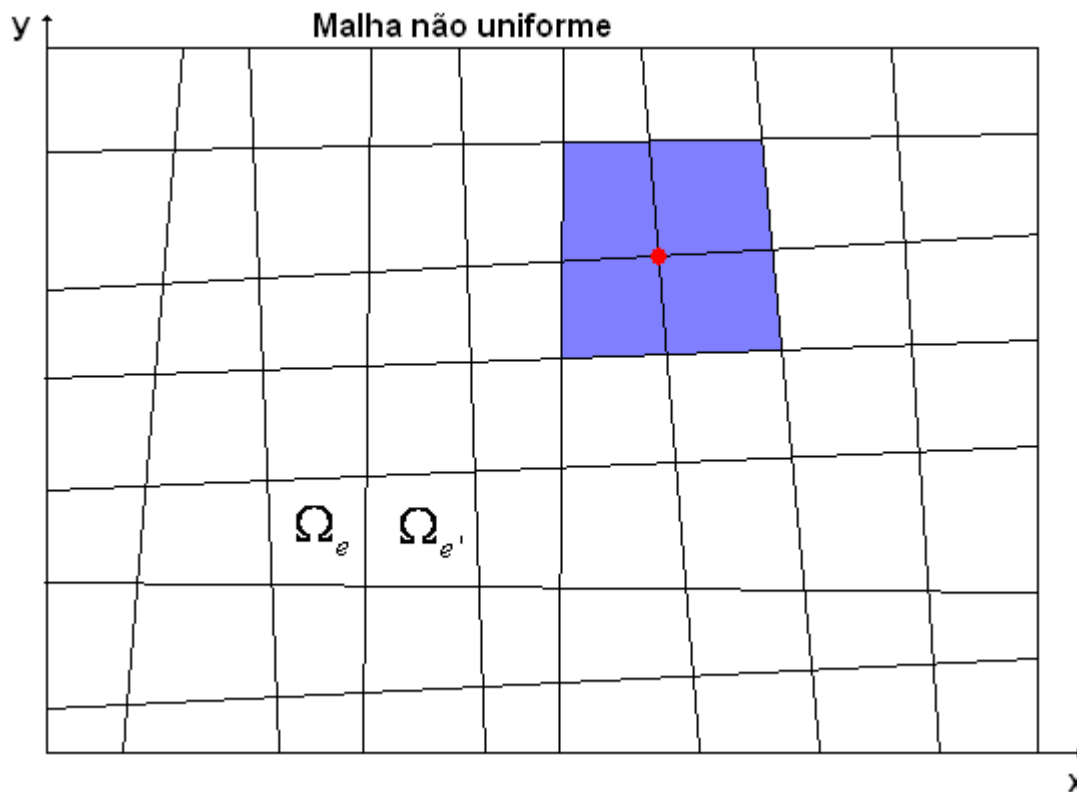
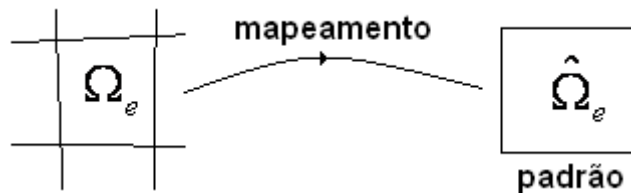
Para o caso de uma malha uniforme com todos os elementos iguais podemos fazer estes cálculos de forma analítica. Isto é possível porque a matriz para cada elemento e o vetor do termo independente serão “iguais” para todos os elementos. Apenas é necessário calcular um.



Mas se a malha não é deste tipo os cálculos analíticos são muito trabalhosos. Neste caso é necessário realizar uma transformação (**mapeamento isoparamétrico**) para que todos os elementos sejam transformados em um único elemento (**elemento padrão**).

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

As funções bases para o elemento padrão bilinear  $\hat{\Omega}_e$  são  $\eta_l^e(\xi_1, \xi_2)$ :



$$\eta_1^e(\xi_1, \xi_2) = \frac{1}{4}(\xi_1 - 1)(\xi_2 - 1)$$

$$\eta_2^e(\xi_1, \xi_2) = -\frac{1}{4}(\xi_1 + 1)(\xi_2 - 1)$$

$$\eta_3^e(\xi_1, \xi_2) = \frac{1}{4}(\xi_1 + 1)(\xi_2 + 1)$$

$$\eta_4^e(\xi_1, \xi_2) = -\frac{1}{4}(\xi_1 - 1)(\xi_2 + 1)$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Com esta mudança de variáveis temos  $x(\xi_1, \xi_2)$  e  $y(\xi_1, \xi_2)$  :

$$\left. \begin{aligned} \forall x \in \Omega_e \quad x(\xi_1, \xi_2) &= \sum_{i=1}^4 x_i^e \eta_i(\xi_1, \xi_2) \quad \forall (\xi_1, \xi_2) \in \hat{\Omega}_e \\ \forall y \in \Omega_e \quad y(\xi_1, \xi_2) &= \sum_{i=1}^4 y_i^e \eta_i(\xi_1, \xi_2) \quad \forall (\xi_1, \xi_2) \in \hat{\Omega}_e \end{aligned} \right\} \begin{aligned} \mathbf{T} : \hat{\Omega}_e &\rightarrow \Omega_e \\ \mathbf{T}^{-1} : \hat{\Omega}_e &\rightarrow \Omega_e \end{aligned}$$

A matriz Jacobiana desta transformação e sua inversa são:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \xi_1} & \frac{\partial x}{\partial \xi_2} \\ \frac{\partial y}{\partial \xi_1} & \frac{\partial y}{\partial \xi_2} \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad \mathbf{J}^{-1} = \frac{1}{\det \mathbf{J}} \begin{bmatrix} \frac{\partial y}{\partial \xi_2} & -\frac{\partial x}{\partial \xi_2} \\ -\frac{\partial y}{\partial \xi_1} & \frac{\partial x}{\partial \xi_1} \end{bmatrix}, \quad \text{onde} \quad \mathbf{J}\mathbf{J}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Um elemento padrão é chamado de **isoparamétrico** se as funções forma (**base**) podem ser usadas para representar tanto o mapeamento de  $\hat{\Omega}_e$  em  $\Omega_e$  quanto da função de interpolação

$$u^e(\xi_1, \xi_2) = \sum_{i=1}^4 u_i^e \eta_i^e(\xi_1, \xi_2) \quad \forall (\xi_1, \xi_2) \in \hat{\Omega}_e \quad u(\hat{\Omega}_e) \rightarrow u(\Omega_e)$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Existem restrições para garantir a existência da transformação inversa  $\mathbf{T}^{-1} : \hat{\Omega}_e \rightarrow \Omega_e$ . Isto implica em restrições para malhas com elementos muito distorcido. Para garantir a existência da transformação inversa é necessário exigir para todos os elementos da malha que  $\det \mathbf{J}(x_i^e, y_i^e) > 0 \quad \forall i = 1, \dots, 4$ . Ou seja, devem ser evitadas malhas com elementos deste tipo.

Lembrando que estamos querendo calcular para cada elemento e com a mudança de variáveis segue:

$$a(\eta_j^e, \eta_i^e) = \underbrace{\int_{\Omega_e} \left[ k(\nabla \eta_j^e \cdot \nabla \eta_i^e) + (\vec{\omega} \cdot \nabla \eta_j^e) \eta_i^e + \sigma \eta_j^e \eta_i^e \right] d\Omega}_{a_{ij}^e} =$$

$$\int_{\hat{\Omega}_e} \left[ k(\nabla \eta_j^e \cdot \nabla \eta_i^e) + (\vec{\omega} \cdot \nabla \eta_j^e) \eta_i^e + \sigma \eta_j^e \eta_i^e \right] \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2$$

$$f(\eta_i^e) = \underbrace{\int_{\Omega_e} g(x, y) \eta_i^e d\Omega}_{f_i^e} = \int_{\hat{\Omega}_e} g(\xi_1, \xi_2) \eta_i^e \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Devemos agora determinar as derivadas das funções base com respeito as novas coordenadas do elemento padrão.

$$\begin{aligned}\nabla \eta_j^e &= \left( \frac{\partial \eta_j^e}{\partial x}, \frac{\partial \eta_j^e}{\partial y} \right) = \left( \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_1} \frac{\partial \xi_1}{\partial x} + \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_2} \frac{\partial \xi_2}{\partial x}, \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_1} \frac{\partial \xi_1}{\partial y} + \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_2} \frac{\partial \xi_2}{\partial y} \right) \\ &= \begin{bmatrix} \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_1} & \frac{\partial \eta_j^e}{\partial \xi_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\partial \xi_1}{\partial x} & \frac{\partial \xi_1}{\partial y} \\ \frac{\partial \xi_2}{\partial x} & \frac{\partial \xi_2}{\partial y} \end{bmatrix}\end{aligned}$$

A matriz coincide com a matriz inversa da matriz Jacobiana:

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial \xi_1}{\partial x} & \frac{\partial \xi_1}{\partial y} \\ \frac{\partial \xi_2}{\partial x} & \frac{\partial \xi_2}{\partial y} \end{bmatrix} = \mathbf{J}^{-1} = \frac{1}{\det \mathbf{J}} \begin{bmatrix} \frac{\partial y}{\partial \xi_2} & -\frac{\partial x}{\partial \xi_2} \\ -\frac{\partial y}{\partial \xi_1} & \frac{\partial x}{\partial \xi_1} \end{bmatrix}$$

## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Agora estamos em condições de calcular:

$$\begin{aligned} a(\eta_j^e, \eta_i^e) &= \int_{\hat{\Omega}_e} \left[ k(\nabla \eta_j^e \cdot \nabla \eta_i^e) + (\vec{\omega} \cdot \nabla \eta_j^e) \eta_i^e + \sigma \eta_j^e \eta_i^e \right] \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2 \\ &= \int_{-1}^1 \int_{-1}^1 \left[ k(\nabla \eta_j^e \cdot \nabla \eta_i^e) + (\vec{\omega} \cdot \nabla \eta_j^e) \eta_i^e + \sigma \eta_j^e \eta_i^e \right] \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2 \end{aligned}$$

$$f(\eta_i^e) = \int_{\hat{\Omega}_e} g(\xi_1, \xi_2) \eta_i^e \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2 = \int_{-1}^1 \int_{-1}^1 g(\xi_1, \xi_2) \eta_i^e \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2$$

Como as funções integrando são polinômios estas integrais podem ser calculadas de forma exata usando quadratura de Gauss com um número de pontos de Gauss adequado para o grau dos polinômios usados.

$$\int_{-1}^1 \int_{-1}^1 g(\xi_1, \xi_2) \eta_i^e \det \mathbf{J} d\xi_1 d\xi_2 \approx \sum_{m=1}^{npg} \sum_{n=1}^{npg} w_m w_n g(\xi_1^m, \xi_2^n) \eta_i^e(\xi_1^m, \xi_2^n) \det \mathbf{J}(\xi_1^m, \xi_2^n)$$



## 5.3- Solução de Equações Diferenciais Parciais: Problema de Valor de Contorno.

Se a função integrando  $g(\xi_1, \xi_2)\eta_i^e(\xi_1, \xi_2)$  é um polinômio de grau  $N$  e usamos  $npg$  pontos de Gauss na quadratura, então a quadratura de Gauss será exata se  $N \leq 2npg - 1$ . Finalmente, todas estes procedimentos para calcular a matriz do elemento e o vetor independente podem ser implementados em algoritmo computacional.

De posse das matrizes e vetores dos elementos é montada a matriz global e o vetor independente global.

Isto resulta num sistema de equações algébricas lineares  $\mathbf{KU} = \mathbf{F}$  que pode ser resolvido por algum método já estudado.

Existem outros tipos de elementos padrões que podem ser encontrados na bibliografia. Entretanto o procedimento para chegar no sistema de equações algébrico linear é o mesmo ao apresentado nesta aula.

# Frases do Dia

Perguntaram ao Dalai Lama ...

O que mais te surpreende na Humanidade?

“Os homens... Porque perdem a saúde para juntar dinheiro, depois perdem dinheiro para recuperar a saúde.

E por pensarem ansiosamente no futuro, esquecem do presente de tal forma que acabam por não viver nem o presente nem o futuro.

E vivem como se nunca fossem morrer...

...e morrem como se nunca tivessem vivido.