Método Elementos Finitos 2D - Triângulos

fonte: Capitulo 6 do livro 'Numerical Techniques in Electromagnetics-Sadiku-2000'.

6.1 Método de Elementos Finitos bidimensional

Para calcular a distribuição do potencial elétrico $\phi(x,y)$ num espaço bidimensional, a região de interesse pode ser subdividida num número finito de elemento como visto na figura 6.1.1

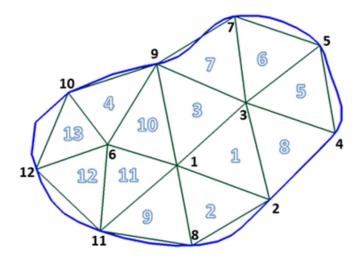


Figura 6.1.1 – Região de interesse (azul) subdividida em elementos finitos triangulares - adaptado de (SADIKU, 2000).

Por conveniência, a distribuição de potencial pode ser considerada contínua na fronteira dos elementos, sendo assim, a solução para toda a região pode ser aproximada pela equação 6.1,

$$\phi(x,y)\simeq \sum_{e=1}^N w_e\phi_e(x,y)$$
 (6.1)

onde N é o número de elementos, w_e vale 1 quando (x,y) estiver contido no i-ésimo elemento e vale 0 caso contrário, $\phi_e(x,y)$ é o potencial elétrico dentro do i-ésimo elemento da malha. A função de interpolação linear de $\phi_e(x,y)$ pode ser determinada aproximadamente pela equação 6.2.

$$\phi_e(x,y) = a + bx + cy \tag{6.2}$$

A equação 6.2 pode ser representada em sua forma vetorial, mais conveniente para o desenvolvimento das equações de elementos finitos.

$$\phi(x,y) = \begin{bmatrix} 1 & x & y \end{bmatrix} egin{cases} a \ b \ c \end{cases}$$
 (6.3)

As constantes a, b e c devem ser determinadas. O potencial ϕ_e , em geral, é diferente de zero dentro do elemento 'e' e zero fora dele. A variação de potencial dentro do elemento triangular é suposta linear na equação **6.2**, isso implica que o campo elétrico é uniforme dentro do elemento, ou seja,

$$\mathbf{E}_e = -\nabla \phi_e \tag{6.4}$$

$$abla \phi_e = \left(rac{\partial \phi}{\partial x}, rac{\partial \phi}{\partial y}
ight)$$
 (6.5)

$$rac{\partial \phi_e}{\partial x} = rac{\partial}{\partial x}(a+bx+cy) = b, \qquad rac{\partial \phi_e}{\partial y} = rac{\partial}{\partial y}(a+bx+cy) = c$$

Sejam $\hat{n}_x = (1,0)$ e $\hat{n}_y = (0,1)$, vetores unitários nos sentidos x e y, então, por meio da equação **6.4** podemos representar o campo elétrico E_e do elemento finito da seguinte maneira:

$$egin{aligned} \mathbf{E}_e &= -(b[1,0] + c[0,1]) \ &= (-[b,0] - [0,c]) \ &= (-b,-c) \end{aligned}$$

Portanto,

$$\mathbf{E}_e = -\nabla \phi_e = -(b\hat{a}_x + c\hat{a}_y) \tag{6.6}$$

6.2 Equações para elementos finitos bidimensionais

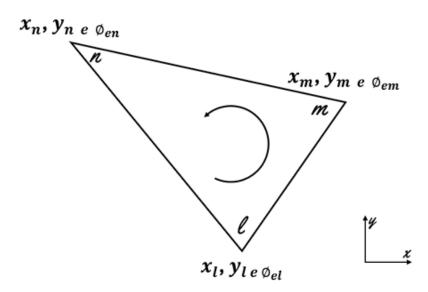


Figura 6.2.1 – Elemento triangular.

Para determinar as equações necessárias ao cálculo dos potenciais elétricos $\phi_e(x,y)$ de uma região bidimensional pelo MEF, pode-se considerar o elemento triangular da figura **6.2.1**, onde os potenciais elétricos ϕ_{el} , ϕ_{em} e ϕ_{en} , localizados nos nós l,m e n, são obtidos por meio da equação **6.3**.

ou,

Desta maneira, os coeficientes a,b e c podem ser determinados por meio da equação **6.8**. Para isso, precisamos calcular a inversa da matriz [M] por meio de:

$$[\mathbf{M}]^{-1} = \frac{1}{\det(\mathbf{M})} \operatorname{Adj}(\mathbf{M}) \tag{6.9}$$

Para calcular a matriz adjunta $Adj[\mathbf{M}]$, precisamos transpor a matriz $[\mathbf{M}]$, e em seguida, determinar os cofatores da nova matriz $[\mathbf{M}]^T$.

$$[\mathbf{M}]^T = egin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \ x_l & x_m & x_n \ y_l & y_m & y_n \end{bmatrix}$$

Os cofatores de uma matriz 3×3 são calculados por meio da seguinte equação

$$C_{ij} = (-1)^{i+j} M_{ij},$$

onde M_{ij} é um **menor** da matriz $[\mathbf{M}]^T$, de um dado elemento de índices i e j.

Cálculo dos **menores** (M_{ij}) de cada elemento da matriz $[\mathbf{M}]^T$:

$$|M_{11}| = \det egin{bmatrix} x_m & x_n \ y_m & y_n \end{bmatrix} = x_m y_n - x_n y_m, \qquad |M_{12}| = \det egin{bmatrix} x_l & x_n \ y_l & y_n \end{bmatrix} = x_l y_n - x_n y_l, \ |M_{13}| = \det egin{bmatrix} x_l & x_m \ y_l & y_m \end{bmatrix} = x_l y_m - x_m y_l, \qquad |M_{21}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ y_m & y_n \end{bmatrix} = y_n - y_m, \ |M_{22}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ y_l & y_n \end{bmatrix} = y_n - y_l, \ |M_{23}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ y_l & y_m \end{bmatrix} = y_m - y_l, \ |M_{31}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_m & x_n \end{bmatrix} = x_n - x_n, \ |M_{32}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_n \end{bmatrix} = x_n - x_l, \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_m \end{bmatrix} = x_m - x_l \ |M_{33}| = \det egin{bmatrix} 1 & 1 \ x_l & x_l &$$

Cálculo dos **cofatores** (C_{ij}) de cada elemento da matriz $[\mathbf{M}]^T$.

$$egin{aligned} C_{11} &= (-1)^{1+1} M_{11} = M_{11}, & C_{12} &= (-1)^{1+2} M_{12} = -M_{12}, \ C_{13} &= (-1)^{1+3} M_{13} = M_{13}, & C_{21} &= (-1)^{2+1} M_{21} = -M_{21}, \ C_{22} &= (-1)^{2+2} M_{22} = M_{22}, & C_{23} &= (-1)^{2+3} M_{23} = -M_{23}, \ C_{31} &= (-1)^{3+1} M_{31} = M_{31}, & C_{32} &= (-1)^{3+2} M_{32} = -M_{32}, \ C_{33} &= (-1)^{3+3} M_{33} = M_{33}. \end{aligned}$$

A matriz adjunta de [M] será:

$$\mathbf{Adj}[\mathbf{M}] = \begin{bmatrix} C_{11} & C_{12} & C_{13} \\ C_{21} & C_{22} & C_{23} \\ C_{31} & C_{32} & C_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} M_{11} & -M_{12} & M_{13} \\ -M_{21} & M_{22} & -M_{23} \\ M_{31} & -M_{32} & M_{33} \end{bmatrix} \\
\mathbf{Adj}[\mathbf{M}] = \begin{bmatrix} (x_m y_n - x_n y_m) & (x_n y_l - x_l y_n) & (x_l y_m - x_m y_l) \\ (y_m - y_n) & (y_n - y_l) & (y_l - y_m) \\ (x_n - x_m) & (x_l - x_n) & (x_m - x_l) \end{bmatrix}$$
(6.10)

Em seguida, calculamos o determinante da matriz [M] que, neste caso, é igual a duas vezes a área do elemento finito triangular.

$$[M] = egin{bmatrix} 1 & x_l & y_l \ 1 & x_m & y_m \ 1 & x_n & y_n \end{bmatrix}, & \det[M] = egin{bmatrix} 1 & x_l & y_l \ 1 & x_m & y_m \ 1 & x_n & y_n \end{bmatrix} = 2A \ \det[M] = egin{bmatrix} 1 & x_l & y_l & 1 & x_l \ 1 & x_m & y_m & 1 & x_m \ 1 & x_n & y_n & 1 & x_n \end{bmatrix} = x_m y_n + x_l y_m + y_l x_n - x_m y_l - x_n y_m - y_n x_l \ \det[M] = (x_l y_m - x_m y_l) + (x_n y_l - x_l y_n) + (x_m y_n - x_m y_m) = 2A \ \end{bmatrix}$$

Portanto,

$$\det[M] = [(x_m - x_l)(y_n - y_l) - (x_n - x_l)(y_m - y_l)] = 2A$$
(6.11)

e consequentemente,

$$A = \frac{1}{2}[(x_m - x_l)(y_n - y_l) - (x_n - x_l)(y_m - y_l)]$$
(6.12)

Substituindo as equações 6.10 e 6.11 na equação 6.3 temos:

Obs.:

$$\phi(x,y) = \begin{bmatrix} 1 & x & y \end{bmatrix} \begin{cases} a \\ b \\ c \end{cases}$$

$$\begin{cases} a \\ b \\ c \end{cases} = \begin{bmatrix} 1 & x_{l} & y_{l} \\ 1 & x_{m} & y_{m} \\ 1 & x_{n} & y_{n} \end{bmatrix}^{-1} \begin{cases} \phi_{el} \\ \phi_{em} \\ \phi_{en} \end{cases} = [\mathbf{M}]^{-1} \{\phi_{ei} \}$$

$$\begin{cases} a \\ b \\ c \end{cases} = \underbrace{\frac{1}{2A} \begin{bmatrix} (x_{m}y_{n} - x_{n}y_{m}) & (x_{m}y_{l} - x_{l}y_{n}) & (x_{l}y_{m} - x_{m}y_{l}) \\ (y_{m} - y_{n}) & (y_{n} - y_{l}) & (y_{l} - y_{m}) \\ (x_{n} - x_{m}) & (x_{l} - x_{n}) & (x_{m}y_{l} - x_{l}y_{n}) & (x_{l}y_{m} - x_{m}y_{l}) \\ \hline & b \end{cases}}_{[M]^{-1}}$$

$$\phi(x, y) = \begin{bmatrix} 1 & x & y \end{bmatrix} \underbrace{\frac{1}{2A} \begin{bmatrix} (x_{m}y_{n} - x_{n}y_{m}) & (x_{m}y_{l} - x_{l}y_{n}) & (x_{l}y_{m} - x_{m}y_{l}) \\ (y_{m} - y_{n}) & (y_{n} - y_{l}) & (y_{l} - y_{m}) \\ (x_{n} - x_{m}) & (x_{l} - x_{n}) & (x_{m} - x_{l}) \end{bmatrix}}_{=\begin{cases} a \\ b \end{cases}}$$

$$(6.13)$$

ou,

$$\phi_e = \sum_{i=1}^{3} \alpha_i(x, y) \, \phi_{ei}$$
 (6.14)

onde A é área do elemento dada pela equação **6.12**, e será positivo se for numerado no sentido antihorário, e α_i correspondem as equações de forma dos elementos triangulares.

$$\alpha_l = \frac{1}{2A}[(x_m y_n - x_n y_m) + (y_m - y_n)x + (x_n - x_m)y]$$
 (6.15)

$$lpha_m = rac{1}{2A}[(x_m y_l - x_l y_n) + (y_n - y_l)x + (x_l - x_n)y]$$
 (6.16)

$$lpha_n = rac{1}{2A}[(x_l y_m - x_m y_l) + (y_l - y_m)x + (x_m - x_l)y]$$
 (6.17)

A figura **6.2.2** apresenta as funções de forma α_l, α_m e α_n para um elemento finito triangular.

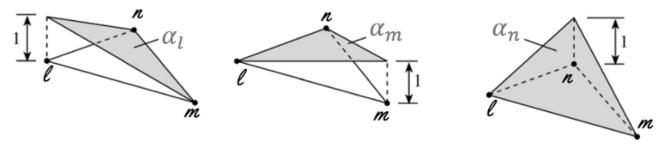


Figura 6.2.2 – Funções de forma do elemento triangular – adaptado de ([SADIKU, 2000]).

A função de forma tem as seguintes propriedades:

$$lpha_i = egin{cases} 1, & i=j \ 0, & i
eq j \end{cases}, \qquad \sum_{i=1}^3 lpha_i(x,y) = 1$$

6.3 Funcional isotrópico

No modelo matemático as propriedades elétricas estão representadas pela condutividade σ e a permitividade relativa ϵ . Na fronteira do meio injeta-se uma corrente elétrica, que gera em seu interior, uma distribuição de potencial e um fluxo de corrente, sendo este último mais conhecido como densidade de corrente, que se escreve da forma:

$$J = \sigma E + \epsilon \epsilon_0 \frac{\partial E}{\partial t}$$

que é a corrente induzida no interior do campo elétrico E.

A constante ϵ_0 representa a permitividade do espaço livre que será desconsiderada para simplificar o modelo.

Considerando que:

$$E = -
abla \phi \qquad e \qquad
abla \cdot J = 0$$

obtemos a equação,

$$\nabla \cdot (\sigma \nabla V) = 0$$

denominada equação de Poisson.

Sabe-se que a energia por unidade associada ao elemento e é dada pela equação **6.19**, que representa o funcional referente à equação de Laplace $\nabla^2 \phi = 0$.

$$\pi_i = \frac{1}{2} \iint_S \sigma |E|^2 dS = \frac{1}{2} \iint_S \sigma |\nabla \phi_i|^2 dS$$
 (6.19)

(Fisicamente, o funcional π_e é a energia por unidade de comprimento associada ao elemento e.) Podemos calcular o gradiente do potencial no elemento por meio da equação **6.14**,

$$\nabla \phi_e = \sum_{i=1}^3 \phi_{ei} \nabla \alpha_i \tag{6.20}$$

Substituindo a equação 6.20 na 6.19 temos:

Expandindo o termo quadrático, temos:

$$|
abla \phi_e|^2 =
abla \phi_e \cdot
abla \phi_e = \left(\sum_{i=1}^3 \phi_{ei} \,
abla lpha_i
ight) \cdot \left(\sum_{j=1}^3 \phi_{ej} \,
abla lpha_j
ight) = \sum_{i=1}^3 \sum_{j=1}^3 \phi_{ei} \phi_{ej} \, (
abla lpha_i \cdot
abla lpha_j).$$

• Substitua isso em π_e :

$$\pi_e = rac{1}{2} \iint_S \sigma \left[\sum_{i=1}^3 \sum_{j=1}^3 \phi_{ei} \phi_{ej} \left(
abla lpha_i \cdot
abla lpha_j
ight)
ight] \! dS.$$

Trocar soma e integral:

$$\pi_e = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3} \sum_{j=1}^{3} \sigma \phi_{ei} \left[\iint_S \nabla \alpha_i \nabla \alpha_j \, dS \right] \phi_{ej} \tag{6.21}$$

onde σ é a condutividade elétrica da região.

Por conveniência, substituindo os termos entre colchetes por,

$$Y_{ij}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_i
abla lpha_j \, dS$$
 (6.22)

podemos reescrever a equação 6.21 na forma matricial,

$$\pi_e = \frac{1}{2}\sigma[\phi_e]^T[Y^{(e)}][\phi_e] \tag{6.23}$$

onde T indica matriz transposta de $[\phi_e]$, vetor com os potenciais em cada vértice do elemento triangular.

$$[\phi_e] = egin{cases} \phi_{el} \ \phi_{em} \ \phi_{en} \ \end{pmatrix}$$
 (6.24)

A matriz $[Y^{(e)}]$ apresentada na equação 6.25 é conhecida como **matriz local dos coeficientes dos elementos**, também é conhecida como **matriz de rigidez**, uma vez que a origem do MEF provém da área de conhecimento de análises estruturais.

$$[Y^{(e)}] = \begin{bmatrix} Y_{ll}^{(e)} & Y_{lm}^{(e)} & Y_{ln}^{(e)} \\ Y_{ml}^{(e)} & Y_{mm}^{(e)} & Y_{mn}^{(e)} \\ Y_{nl}^{(e)} & Y_{nm}^{(e)} & Y_{nn}^{(e)} \end{bmatrix}$$

$$(6.25)$$

6.3.1 Cálculo de cada termo da matriz $[Y^{(e)}]$

6.3.1.1 Cálculo de $Y_{lm}^{\left(e\right)}$

Os coeficientes da matriz $[Y^{(e)}]$ podem ser obtidos pela equação 6.22, por exemplo:

$$oxed{Y_{lm}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_l
abla lpha_m dS}$$

Para calcular o gradiente de α_i , precisamos determinar as derivadas parciais da função em relação a 'x' e 'y', então:

$$egin{aligned} lpha_l(x,y) &= rac{1}{2A} \Big[(x_m y_n - x_n y_m) + (y_m - y_n) x + (x_n - x_m) y \Big] \ &rac{\partial lpha_l}{\partial x} &= rac{1}{2A} rac{\partial}{\partial x} \Big[(x_m y_n - x_n y_m) + (y_m - y_n) x + (x_n - x_m) y \Big] \ &rac{\partial lpha_l}{\partial x} &= rac{1}{2A} (y_m - y_n) \end{aligned}$$

analogamente,

$$egin{aligned} rac{\partial lpha_l}{\partial y} &= rac{1}{2A} rac{\partial}{\partial y} \Big[(x_m y_n - x_n y_m) + (y_m - y_n) x + (x_n - x_m) y \Big] \ & \left[rac{\partial lpha_l}{\partial y} &= rac{1}{2A} (x_n - x_m) \Big] \end{aligned}$$

Portanto,

$$abla lpha_l = \left(rac{\partial lpha_l}{\partial x}, rac{\partial lpha_l}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n), rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight)$$

Por meio do mesmo procedimento demonstrado anteriormente podemos determinar o $\nabla \alpha_m$.

$$egin{aligned} lpha_m(x,y) &= rac{1}{2A}[(x_my_l-x_ly_n)+(y_n-y_l)x+(x_l-x_n)y] \ rac{\partiallpha_m}{\partial x} &= rac{1}{2A}rac{\partial}{\partial x}[(x_my_l-x_ly_n)+(y_n-y_l)x+(x_l-x_n)y] \ rac{\partiallpha_m}{\partial x} &= rac{1}{2A}(y_n-y_l) \ rac{\partiallpha_m}{\partial y} &= rac{1}{2A}rac{\partial}{\partial y}[(x_my_l-x_ly_n)+(y_n-y_l)x+(x_l-x_n)y] \ rac{\partiallpha_m}{\partial x} &= rac{1}{2A}(x_l-x_n) \end{aligned}$$

portanto,

$$oxed{
abla} egin{aligned}
abla lpha_m = \left(rac{\partial lpha_m}{\partial x}, rac{\partial lpha_m}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l), rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight) \end{aligned}$$

Multiplicando os dois gradientes, temos:

$$abla lpha_l
abla lpha_m = \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight)$$

Com esses dados podemos calcular o coeficiente $Y_{lm}^{(e)}$ do exemplo.

$$Y_{lm}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_l
abla lpha_m \, dS = rac{1}{4A^2} \Big[(y_m - y_n)(y_n - y_l) + (x_n - x_m)(x_l - x_n) \Big] \iint_S dS$$

Obs.: Sabendo que $\iint_S dS = A$

$$Y_{lm}^{(e)} = \frac{1}{4A} \left[(y_m - y_n)(y_n - y_l) + (x_n - x_m)(x_l - x_n) \right]$$
 (6.26)

Por meio dos procedimentos aplicados no exemplo anterior, podemos calcular os demais coeficientes da matriz $[Y^{(e)}]$ que são apresentados a seguir.

6.3.1.2 Cálculo de $Y_{ln}^{\left(e ight)}$

$$oxed{Y_{ln}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_l
abla lpha_n dS}$$

Como calculado anteriormente;

$$oxed{egin{aligned} egin{aligned} egin{aligned\\ egin{aligned} egin{aligned$$

e,

$$egin{aligned} lpha_n &= rac{1}{2A}[(x_l y_m - x_m y_l) + (y_l - y_m)x + (x_m - x_l)y] \ &rac{\partial lpha_n}{\partial x} &= rac{1}{2A}rac{\partial}{\partial x}[(x_l y_m - x_m y_l) + (y_l - y_m)x + (x_m - x_l)y] \end{aligned}$$

$$rac{\partial lpha_n}{\partial x} = rac{1}{2A}(y_l - y_m)$$

e,

$$egin{aligned} rac{\partial lpha_n}{\partial y} &= rac{1}{2A} rac{\partial}{\partial y} [(x_l y_m - x_m y_l) + (y_l - y_m) x + (x_m - x_l) y] \ & \ \hline rac{\partial lpha_n}{\partial y} &= (x_m - x_l) \end{aligned}$$

então:

$$oxed{
abla} egin{aligned}
abla lpha_n &= \left(rac{\partial lpha_n}{\partial x}, rac{\partial lpha_n}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m), rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \end{aligned}$$

Multiplicando os dois gradientes, temos:

$$egin{aligned}
abla lpha_l
abla lpha_n &= \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \ Y_{ln}^{(e)} &= \iint_S
abla lpha_l
abla lpha_n \, dS &= rac{1}{4A^2} \Big[(y_m - y_n)(y_l - y_m) + (x_n - x_m)(x_m - x_l) \Big] \iint_S dS \end{aligned}$$

portanto:

$$Y_{ln}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_m - y_n)(y_l - y_m) + (x_n - x_m)(x_m - x_l) \Big];$$
 (6.27)

6.3.1.3 Cálculo de $Y_{ll}^{\left(e ight)}$

$$oxed{Y_{ll}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_l
abla lpha_l dS}$$

Como calculado anteriormente:

$$oxed{
abla} \overline{ egin{aligned}
abla lpha_l = \left(rac{\partial lpha_l}{\partial x}, rac{\partial lpha_l}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n), rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight) \end{aligned} }$$

então:

$$egin{aligned}
abla lpha_l
abla lpha_l &= \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_m - y_n)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_n - x_m)
ight) \ Y_{ll}^{(e)} &= \iint_{\mathcal{S}}
abla lpha_l
abla lpha_l \, dS &= rac{1}{4A^2} \Big[(y_m - y_n)(y_m - y_n) + (x_n - x_m)(x_n - x_m) \Big] \iint_{\mathcal{S}} dS \end{aligned}$$

portanto:

$$Y_{ll}^{(e)} = \frac{1}{4A} \left[(y_m - y_n)^2 + (x_n - x_m)^2 \right];$$
 (6.28)

6.3.1.4 Cálculo de $Y_{mm}^{\left(e\right)}$

$$oxed{Y_{mm}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_m
abla lpha_m dS}$$

Como calculado anteriormente:

$$oxed{
abla} lpha_m = \left(rac{\partial lpha_m}{\partial x}, rac{\partial lpha_m}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l), rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight)$$

então:

$$egin{aligned}
abla lpha_m
abla lpha_m &= \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight) \ Y_{mm}^{(e)} &= \iint_G
abla lpha_m
abla lpha_m dS = rac{1}{4A^2} \Big[(y_n - y_l)(y_n - y_l) + (x_l - x_n)(x_l - x_n) \Big] \iint_G dS \end{aligned}$$

portanto:

$$Y_{mm}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_n - y_l)^2 + (x_l - x_n)^2 \Big];$$
 (6.29)

6.3.1.5 Cálculo de $Y_{mn}^{\left(e ight) }$

$$oxed{Y_{mn}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_m
abla lpha_n dS}$$

Como calculado anteriormente:

$$oxed{
abla} egin{aligned} oxed{
abla} lpha_m = \left(rac{\partial lpha_m}{\partial x}, rac{\partial lpha_m}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l), rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight) \end{aligned}$$

$$oxed{
abla} \overline{ egin{aligned}
abla lpha_n = \left(rac{\partial lpha_n}{\partial x}, rac{\partial lpha_n}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m), rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \end{aligned} }$$

então:

$$egin{aligned}
abla lpha_m
abla lpha_n &= \left(rac{1}{2A}(y_n - y_l)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_l - x_n)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \ Y_{mn}^{(e)} &= \iint_S
abla lpha_m
abla lpha_n \, dS = rac{1}{4A^2} \Big[(y_n - y_l)(y_l - y_m) + (x_l - x_n)(x_m - x_l) \Big] \iint_S dS \end{aligned}$$

portanto:

$$Y_{mn}^{(e)} = rac{1}{4A} \left[(y_n - y_l)(y_l - y_m) + (x_l - x_n)(x_m - x_l)
ight]$$
 (6.30)

6.3.1.6 Cálculo de $Y_{nn}^{\left(e\right)}$

$$oxed{Y_{nn}^{(e)} = \iint_S
abla lpha_n
abla lpha_n dS}$$

Como calculado anteriormente:

$$abla lpha_n = \left(rac{\partial lpha_n}{\partial x}, rac{\partial lpha_n}{\partial y}
ight) = \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m), rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight)$$

então:

$$egin{aligned}
abla lpha_n
abla lpha_n &= \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m)
ight) \left(rac{1}{2A}(y_l - y_m)
ight) + \left(rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \left(rac{1}{2A}(x_m - x_l)
ight) \ Y_{nn}^{(e)} &= \iint_S
abla lpha_n
abla lpha_n \, dS = rac{1}{4A^2} \Big[(y_l - y_m)(y_l - y_m) + (x_m - x_l)(x_m - x_l) \Big] \iint_S dS \end{aligned}$$

portanto:

$$Y_{nn}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_l - y_m)^2 + (x_m - x_l)^2 \Big]$$
 (6.31)

Como a matriz $[Y^{(e)}]$ é simétrica temos: $Y_{ml}^{(e)}=Y_{lm}^{(e)}$; $Y_{nl}^{(e)}=Y_{ln}^{(e)}$; $Y_{nm}^{(e)}=Y_{mn}^{(e)}$

6.3.1.7 Resumo

Coeficientes das equações:

$$egin{align} Y_{ll}^{(e)} &= rac{1}{4A} \left[(y_m - y_n)^2 + (x_n - x_m)^2
ight]; \ egin{align} egin{alig$$

$$Y_{mm}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_n - y_l)^2 + (x_l - x_n)^2 \Big];$$

$$oxed{Y_{nn}^{(e)} = rac{1}{4A} ig[(y_l - y_m)^2 + (x_m - x_l)^2 ig];}$$

$$oxed{Y_{lm}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_m - y_n)(y_n - y_l) + (x_n - x_m)(x_l - x_n) \Big];}$$

$$oxed{Y_{ln}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_m - y_n)(y_l - y_m) + (x_n - x_m)(x_m - x_l) \Big];}$$

$$oxed{Y_{mn}^{(e)} = rac{1}{4A} \Big[(y_n - y_l)(y_l - y_m) + (x_l - x_n)(x_m - x_l) \Big].}$$

Como a matriz $[Y^{(e)}]$ é simétrica temos: $Y_{ml}^{(e)}=Y_{lm}^{(e)}$; $Y_{nl}^{(e)}=Y_{ln}^{(e)}$; $Y_{nm}^{(e)}=Y_{mn}^{(e)}$

6.4 Montar a Matriz Global bidimensional

O próximo passo é montar uma matriz global a partir de cada elemento finito triangular discretizado da região de interesse – cada elemento é uma matriz local. Uma vez conhecidas as matrizes locais, definese uma matriz quadrada global de ordem $M_{n\times n}$, onde n é o número total de nós. A montagem da matriz global é feita por meio do método da superposição.

Definindo o variacional como a energia associada à montagem dos elementos como

$$\pi = \sum_{i=1}^N \pi_e = rac{1}{2} \sigma[\phi]^T[Y][\phi]$$

onde $\{\phi\}$ é um vetor de ordem $n \times 1$ e [Y] uma matriz $n \times n$, sendo n o número de nós.

$$\phi = \begin{cases} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \\ \vdots \\ \phi_n \end{cases}, \qquad [Y] = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} & \cdots & Y_{1n} \\ Y_{21} & Y_{22} & \cdots & Y_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ Y_{n1} & Y_{n2} & \cdots & Y_{nn} \end{bmatrix}$$
(6.32)

Dessa maneira, a matriz global é determinada por meio das matrizes locais de coeficientes individuais, equações de 6.26 à 6.31.

O método da superposição usado no processo de montagem da matriz global é melhor compreendido por meio de um exemplo. A figura 6.3.1 apresenta uma malha de elementos finitos com dois elementos triangulares. A numeração dos nós 1, 2, 3 e 4 é chamada de numeração global. A numeração local corresponde a *I-m-n* do elemento da figura 6.2.1. Por exemplo, para o elemento 2 na figura 6.3.1, a numeração global 1-3-4 corresponde à numeração local *I-m-n* do elemento na figura 6.2.1. Lembrando que a numeração local deve estar na sequência anti-horária, pois a área do triângulo deve ter valor positivo.

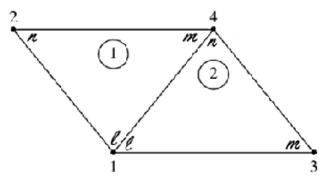


Figura 6.3.1 – Montagem de dois elementos – adaptado de (SADIKU, 2000).

Assumindo a numeração específica da figura 6.3.1, espera-se que a matriz de coeficientes globais tenha a forma de uma matriz 4×4 , uma vez que esta malha tem quatro nós.

$$[Y] = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} & Y_{13} & Y_{14} \\ Y_{21} & Y_{22} & Y_{23} & Y_{24} \\ Y_{31} & Y_{32} & Y_{33} & Y_{34} \\ Y_{41} & Y_{42} & Y_{43} & Y_{44} \end{bmatrix}$$

$$(6.33)$$

A contribuição para a posição i, j em cada termo da matriz global [Y] é a soma de todos os elementos contendo nós i e j. Por exemplo, os elementos (1) e (2) têm o nó 1 em comum, portanto

$$Y_{11} = Y_{ll}^{(1)} + Y_{ll}^{(2)}$$

Seguindo o mesmo raciocínio determinamos os demais componentes da matriz global.

$$egin{aligned} Y_{12} &= Y_{21} = Y_{ln}^{(1)}, & Y_{13} &= Y_{31} = Y_{lm}^{(2)}, & Y_{14} &= Y_{41} = Y_{lm}^{(1)} + Y_{ln}^{(2)}, \ & Y_{22} &= Y_{nn}^{(1)}, & Y_{23} &= Y_{32} &= 0, & Y_{24} &= Y_{42} &= Y_{nm}^{(1)}, \ & Y_{33} &= Y_{mm}^{(2)}, & Y_{34} &= Y_{43} &= Y_{mn}^{(2)}, & Y_{44} &= Y_{mm}^{(1)} + Y_{nn}^{(2)}. \end{aligned}$$

Em seguida, montamos os coeficientes na matriz global.

$$[Y] = \begin{bmatrix} (Y_{ll}^{(1)} + Y_{ll}^{(2)}) & Y_{ln}^{(1)} & Y_{lm}^{(2)} & (Y_{lm}^{(1)} + Y_{ln}^{(2)}) \\ Y_{ln}^{(1)} & Y_{nn}^{(1)} & 0 & Y_{nm}^{(1)} \\ Y_{lm}^{(2)} & 0 & Y_{mm}^{(2)} & Y_{mn}^{(2)} \\ (Y_{lm}^{(1)} + Y_{ln}^{(2)}) & Y_{nm}^{(1)} & Y_{mn}^{(2)} & (Y_{mm}^{(1)} + Y_{nn}^{(2)}) \end{bmatrix}$$
(6.34)