

Instituto Sabato Maestría en Materiales. Modelización de Materiales y Procesos 2018.

Ecuaciones Diferenciales en Derivadas Parciales: Método de las Diferencias Finitas

Ecuación Diferencial de la difusión del Calor.

Ec de Fourier:

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} = 0 \tag{1}$$

Discretización de la ecuación diferencial

Dado el nodo de posición (x_i, y_j) , la temperatura T_{ij} cumple:

$$\beta^2 T_{k-N_x} + T_{k-1} - 2(1+\beta^2) T_k + T_{k+1} + \beta^2 T_{k+N_x} = 0$$
 (2)

Donde se usa k=i+jNx

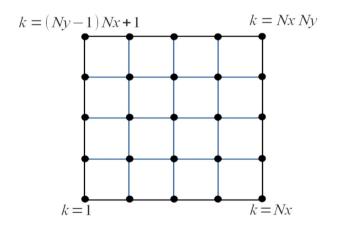


Figura 1: Numeración de los nodos

Condiciones de contorno:

Borde A (vertical izquierdo)

$$k_A = 1: N_X: (N_Y - 1)N_X$$
 (3)

Si T fija:

$$T_k = T_A \tag{4}$$

Si flujo fijo,

$$q_{XA} = \frac{\partial T}{\partial x} = \frac{T_{k+1} - T_{\tilde{k}-1}}{2 dx} \implies T_{\tilde{k}-1} = T_{k+1} - 2 dx q_{XA}$$

$$\beta^{2} T_{k-N_{x}} - 2 dx q_{XA} - 2(1+\beta^{2}) T_{k} + 2 T_{k+1} + \beta^{2} T_{k+N_{x}} = 0 \implies$$

$$\beta^{2} T_{k-N_{x}} - 2(1+\beta^{2}) T_{k} + 2 T_{k+1} + \beta^{2} T_{k+N_{x}} = 2 dx q_{XA}$$
(5)

Borde B (vertical derecho):

$$k_B = N_X : N_X : N_X N_Y \tag{6}$$

Si T fija;

$$T_k = T_B \tag{7}$$

Si flujo fijo, ahora es

$$q_{XB} = \frac{\partial T}{\partial x} = \frac{T_{\tilde{k}+1} - T_{k-1}}{2dx} \quad \Rightarrow \quad T_{\tilde{k}+1} = T_{k-1} + 2dxq_{XB}$$

$$\left[\beta^{2} T_{k-N_{x}} - 2(1+\beta^{2}) T_{k} + 2T_{k-1} + \beta^{2} T_{k+N_{x}} = -2 dx q_{XB}\right]$$
(8)

Borde C (horizontal inferior):

$$k_C = 1: N_X \tag{9}$$

Si T fija,

$$T_k = T_C \tag{10}$$

si flujo fijo,

Instituto Sabato - Modelización de Materiales y Procesos 2018

$$q_{YC} = \frac{\partial T}{\partial y} = \frac{T_{k+N_x} - T_{k-N_x}}{2 dy} \Rightarrow T_{\tilde{k}-N_x} = T_{k+N_x} - 2 dx q_{YC}$$

$$\beta^2 (T_{k+N_x} - 2 dx q_{YC}) + T_{k-1} - 2(1 + \beta^2) T_k + T_{k+1} + \beta^2 T_{k+N_x} = 0$$

$$T_{k-1} - 2(1 + \beta^2) T_k + T_{k+1} + 2\beta^2 T_{k+N_x} = 2\beta^2 dx q_{YC}$$
(11)

Borde D (horizontal):

$$k_{D} = (N_{Y} - 1)N_{X} + 1: N_{X}N_{Y}$$
(12)

Si T fija,

$$T_k = T_D \tag{13}$$

Si flujo fijo:

$$q_{YC} = \frac{\partial T}{\partial y} = \frac{T_{k+N_x} - T_{k-N_x}}{2 dy} \implies T_{\tilde{k}+N_x} = T_{k-N_x} + 2 dx q_{YC}$$

$$2\beta^2 T_{k-N_x} + T_{k-1} - 2(1+\beta^2) T_k + T_{k+1} = -2\beta^2 dy q_{YD}$$
(14)