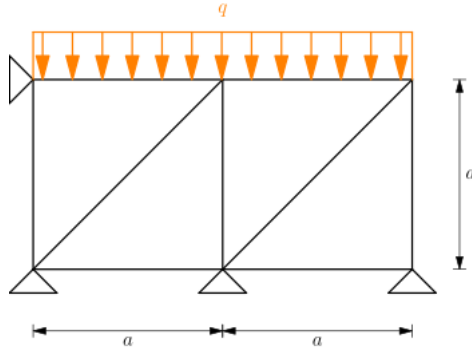


Introducción a elementos finitos

Examen final II-2016

1. Dada la placa delgada de espesor t en tensión plana simplemente apoyada, sujeta a una carga q por unidad de superficie. Si se resuelve usando elementos finitos rectangulares, deduzca la matriz de rigidez para dicho elemento.



Solución

La matriz de rigidez es

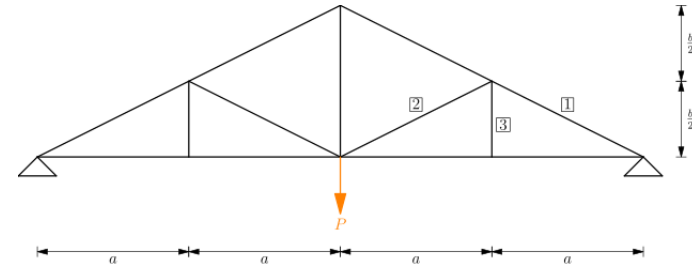
$$K = \int_{-1}^1 \int_{-1}^1 B^T C B \det J t ds dr$$

La matriz constitutiva es

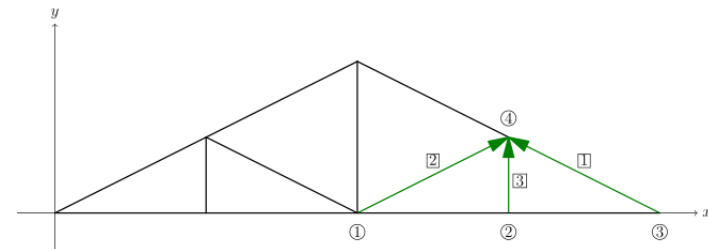
$$C = \frac{E}{1 - \nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix}$$

continuará

2. Dada la armadura sujeta a una carga P , con barras de sección transversal A . Encontrar la matriz de rigidez en coordenadas globales para cada uno de los elementos de la armadura de módulo elástico E .



Solución



Coordenadas de nodos

$$\begin{aligned} \textcircled{1} &= [2a, 0] & \textcircled{3} &= [4a, 0] \\ \textcircled{2} &= [3a, 0] & \textcircled{4} &= [3a, \frac{b}{2}] \end{aligned}$$

Elemento $\textcircled{1}$, dirección $\textcircled{3} - \textcircled{4}$

$$\begin{aligned} L &= \sqrt{(4a - 3a)^2 + \left(0 - \frac{b}{2}\right)^2} = \frac{\sqrt{4a^2 + b^2}}{2} \\ \lambda_x &= \frac{4a - 3a}{\frac{\sqrt{4a^2 + b^2}}{2}} = \frac{2a}{\sqrt{4a^2 + b^2}} \\ \lambda_y &= \frac{0 - \frac{b}{2}}{\frac{\sqrt{4a^2 + b^2}}{2}} = -\frac{b}{\sqrt{4a^2 + b^2}} \end{aligned}$$

Matriz de rotación

$$T = \begin{bmatrix} \lambda_x & -\lambda_y \\ \lambda_y & \lambda_x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix}$$

Matriz de rigidez

$$\begin{aligned} k &= T^T k T \\ &= \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix} \frac{EA}{\frac{\sqrt{4a^2+b^2}}{2}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix} \\ &= \frac{2EA}{\sqrt{(4a^2+b^2)^3}} \begin{bmatrix} (2a+b)^2 & -(2a-b)(2a+b) \\ -(2a-b)(2a+b) & (2a-b)^2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

Elemento [2], dirección ① - ④

$$\begin{aligned} L &= \sqrt{(3a-2a)^2 + \left(\frac{b}{2}-0\right)^2} = \frac{\sqrt{4a^2+b^2}}{2} \\ \lambda_x &= \frac{3a-2a}{\frac{\sqrt{4a^2+b^2}}{2}} = \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ \lambda_y &= \frac{\frac{b}{2}-0}{\frac{\sqrt{4a^2+b^2}}{2}} = \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{aligned}$$

Matriz de rotación

$$T = \begin{bmatrix} \lambda_x & -\lambda_y \\ \lambda_y & \lambda_x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix}$$

Matriz de rigidez

$$\begin{aligned} k &= T^T k T \\ &= \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix} \frac{EA}{\frac{\sqrt{4a^2+b^2}}{2}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} & -\frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} \\ \frac{b}{\sqrt{4a^2+b^2}} & \frac{2a}{\sqrt{4a^2+b^2}} \end{bmatrix} \\ &= \frac{2EA}{\sqrt{(4a^2+b^2)^3}} \begin{bmatrix} (2a-b)^2 & -(2a-b)(2a+b) \\ -(2a-b)(2a+b) & (2a+b)^2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

Elemento [3], dirección ② - ④

$$\begin{aligned} L &= \sqrt{(3a-3a)^2 + \left(\frac{b}{2}-0\right)^2} = \frac{b}{2} \\ \lambda_x &= \frac{3a-3a}{\frac{b}{2}} = 0 \\ \lambda_y &= \frac{\frac{b}{2}-0}{\frac{b}{2}} = 1 \end{aligned}$$

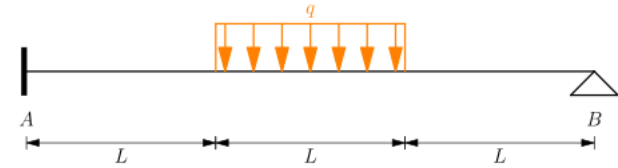
Matriz de rotación

$$T = \begin{bmatrix} \lambda_x & -\lambda_y \\ \lambda_y & \lambda_x \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Matriz de rigidez

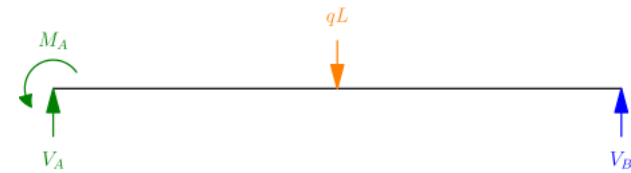
$$\begin{aligned} k &= T^T k T \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \frac{EA}{\frac{b}{2}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \\ &= \frac{2EA}{b} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

3. Resolver la estructura.



Solución

Estructura equivalente

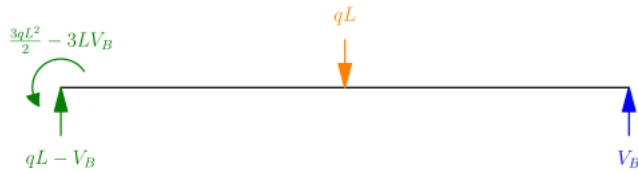


Suma de fuerzas y momentos

$$\begin{aligned} V_A - qL + V_B &= 0 \\ M_A - qL\left(\frac{3L}{2}\right) + V_B(3L) &= 0 \end{aligned}$$

Despejando V_A y M_A

$$\begin{aligned} V_A &= qL - V_B \\ M_A &= \frac{3qL^2}{2} - 3LV_B \end{aligned}$$



Momento de $0 \leq x \leq L$

$$M = -M_A + V_A x = -\frac{3qL^2}{2} + 3LV_B + (qL - V_B)x$$

Momento de $L \leq x \leq 2L$

$$M = -M_A + V_A x - \frac{q}{2}(x - L)^2 = -2qL^2 + 3LV_B + 2qLx - V_B x - \frac{q}{2}x^2$$

Momento de $L \geq x \geq 0$

$$M = V_B x$$

Energía de deformación por flexión

$$U_i = \int_0^L \frac{M^2}{2EI} dx + \int_L^{2L} \frac{M^2}{2EI} dx + \int_0^L \frac{M^2}{2EI} dx$$

Reemplazando

$$\begin{aligned} U_i &= \frac{1}{2EI} \int_0^L \left[-\frac{3qL^2}{2} + 3LV_B + (qL - V_B)x \right]^2 dx \\ &+ \frac{1}{2EI} \int_L^{2L} \left(-2qL^2 + 3LV_B + 2qLx - V_B x - \frac{q}{2}x^2 \right)^2 dx \\ &+ \frac{1}{2EI} \int_0^L (V_B x)^2 dx \end{aligned}$$

Integrando

$$U_i = \frac{L^3}{120EI} (68q^2L^2 - 345qLV_B + 540V_B^2)$$

Minimizando

$$\frac{dU_i}{dV_B} = -\frac{L^3}{8EI} (23qL - 72V_B) = 0$$

Despejando V_B

$$V_B = \frac{23qL}{72}$$

Reemplazando en las demás reacciones

$$\begin{aligned} V_A &= qL - V_B = qL - \frac{23qL}{72} = \frac{49qL}{72} \\ M_A &= \frac{3qL^2}{2} - 3LV_B = \frac{3qL^2}{2} - 3L\left(\frac{23qL}{72}\right) = \frac{13qL^2}{24} \end{aligned}$$

4. Escribir las estructuras para hallar los puntos de Gauss y los pesos por el método de Newton-Cotes.

Solución

Puntos de muestreo

$$\int_{-1}^{+1} P(r) r^k dr = 0 \quad \text{para } k = 0, 1, 2, \dots, n-1$$

Pesos

$$w_i = \int_{-1}^{+1} \ell_i(r) dr \quad \text{para } k = 1, 2, 3, \dots, n$$