

Documentación

prueba de documentación utilizando livescript

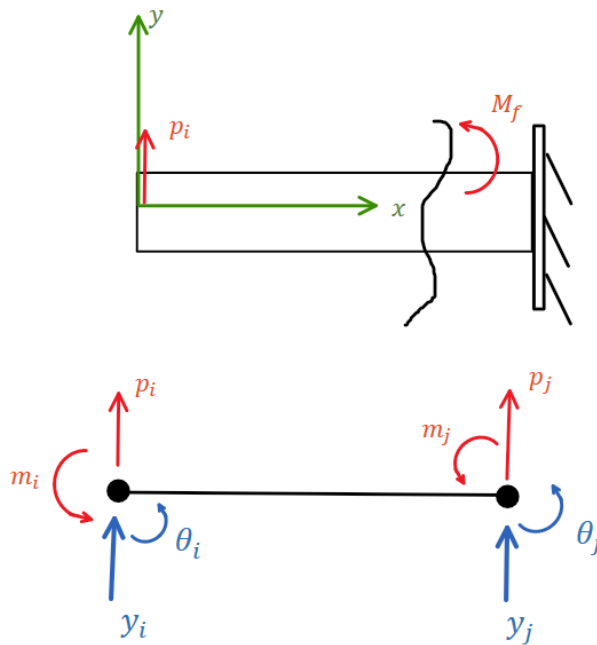
El código fuente puede ser accedido a través de su [repositorio de github](#)

Table of Contents

Elemento tipo Beam (viga)	1
insertar elementos externos	5

Elemento tipo Beam (viga)

Realizando el análisis de vigas de resistencia de materiales si una fuerza P actúa en el borde de la viga se tiene que el momento flector $M_f(x) = P x$



Partiendo de las ecuaciones $\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{M_f}{EI}$ y $\frac{dy}{dx} = \theta$ (válida para ángulos pequeños proveniente de $\frac{dy}{dx} = \tan(\theta)$)

se pueden encontrar las deformaciones lineales (y) y angulares (θ) a partir del momento flector.

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{M_f(x)}{EI}$$

$$\theta(x) = \frac{dy}{dx} = \int \frac{M_f(x)}{EI} dx = \int \frac{Px}{EI} dx = \frac{Px^2}{2EI} + c_1$$

Utilizando la restricción producido por el apoyo el cual no permite el giro se tiene que $\theta(l_e) = 0$ y por ende

$$c_1 = -\frac{P}{2EI} l_e^2. \text{ Evaluando para el borde de la viga.}$$

$$\theta(0) = \frac{P(0)^2}{2EI} + c_1 = -\frac{P}{2EI} l_e^2$$

integrando $\frac{d y}{d x}$

$$y(x) = \int \left(\frac{P x^2}{2EI} - \frac{P}{2EI} l_e^2 \right) dx$$

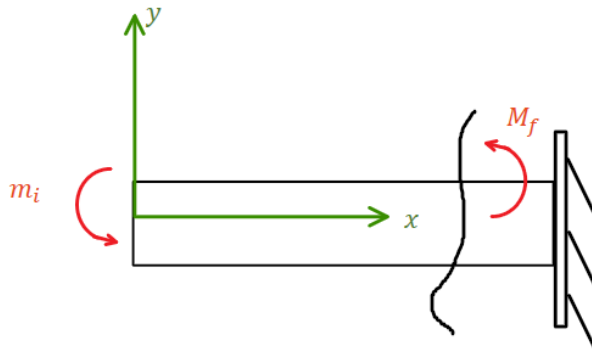
$$y(x) = \frac{P x^3}{6EI} - \frac{P}{2EI} l_e^2 x + c_2$$

Utilizando nuevamente la restricción del apoyo el cual no permite un desplazamiento se tiene que $y(l_e) = 0$ y

$$\text{por ende } c_2 = \frac{P}{3EI} l_e^3. \text{ Evaluando para el borde de la viga.}$$

$$y(0) = -\frac{P(0)^3}{6EI} + \frac{P}{2EI} l_e^2(0) + c_2 = \frac{P}{3EI} l_e^3$$

Si a la viga se le aplica un momento m se tiene que el momento flector es $M_f(x) = -m$



Se tiene que la deformación angular es:

$$\frac{d^2 y}{d^2 x} = \frac{M(x)}{EI}$$

$$\theta(x) = \frac{d y}{d x} = \int \frac{M(x)}{EI} dx = \int -\frac{m}{EI} dx = -\frac{m x}{EI} + c_1$$

Utilizando la restricción del apoyo $\theta(l_e) = 0$ se tiene que $c_1 = \frac{m}{EI} l_e$. Evaluando para el borde de la viga

$$\theta(0) = \frac{P(0)^2}{2EI} + c_1 = \frac{m}{EI} l_e$$

integrando $\frac{d}{dx} y$ para obtener la

$$y(x) = \int \left(-\frac{mx}{EI} + \frac{m}{EI} l_e \right) dx$$

$$y(x) = -\frac{mx^2}{2EI} + \frac{m}{EI} l_e x + c_2$$

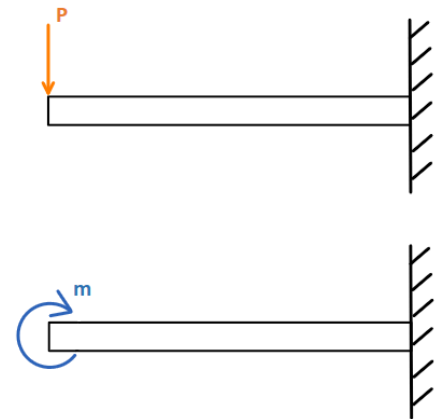
Utilizando nuevamente la restricción del apoyo $y(l_e) = 0$ se tiene que $c_2 = -\frac{m}{EI} l_e^2$

$$y(0) = -\frac{mx^2}{2EI} + \frac{m}{EI} l_e x + c_2 = -\frac{m}{EI} l_e^2$$

En se tiene que las ecuaciones de la viga son:

$$\begin{aligned} \frac{d^2 y}{dx^2} &= \frac{M(x)}{EI} = -m \\ \theta &= -\frac{dy}{dx} = \frac{-mx}{EI} + \frac{mL}{EI} \\ y &= \frac{-mx^2}{2EI} + \frac{mLx}{EI} + \frac{mL}{2EI} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{d^2 y}{dx^2} &= \frac{-Px}{EI} \\ \frac{dy}{dx} &= \frac{-Px^2}{2EI} + \frac{PL^2}{2EI} \\ y &= \frac{-Px^3}{6EI} + \frac{PL^2x}{2EI} + \frac{PL^3}{3EI} \end{aligned}$$



Analizando para el elemento diferencial

$$y_i = \frac{p_i}{3EI} l_e^3 \quad \theta_i = -\frac{p_i}{2EI} l_e^2$$

$$y_i = -\frac{m_i}{2EI} l_e^2 \quad \theta = \frac{m_i}{EI} l_e$$

$$\begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \end{bmatrix} = \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} l_e^3/3 & -l_e^2/2 \\ -l_e^2/2 & l_e \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix}$$

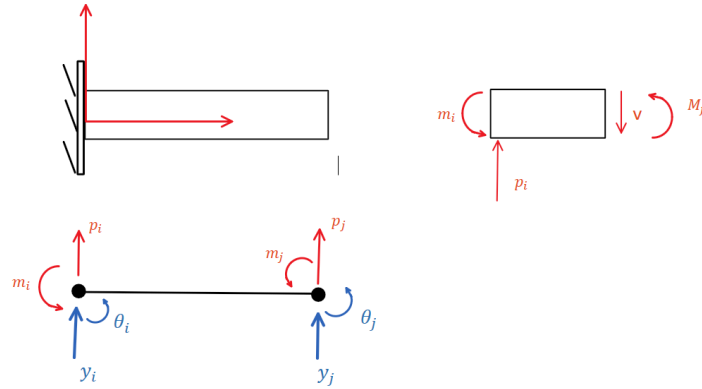
$$\begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \end{bmatrix} = \frac{1}{6EI} \begin{bmatrix} 2l_e^3 & -3l_e^2 \\ -3l_e^2 & 6l_e \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = \frac{1}{6EI} B \begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix}$$

Despejando se puede obtener en terminos de las deformaciones.

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = 6EI \ B^{-1} \begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = \frac{6EI}{3l_e^4} \begin{bmatrix} 6l_e & 3l_e^2 \\ 3l_e^2 & 2l_e^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = \frac{EI}{l_e^3} \begin{bmatrix} 12 & 6l_e \\ 6l_e & 4l_e^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \end{bmatrix}$$



A partir de las reacciones se tiene que el momento flector: $M_f(x) = P_i x - m_i$

$$\theta(x) = \frac{1}{EI} \left(P_i \frac{x^2}{2} - m_i x + c_1 \right) \quad \theta(0) = c_1 = 0 \quad \theta(l_e) = \theta_j = \frac{1}{EI} \left(p_i \frac{l_e^2}{2} - m_i l_e \right)$$

$$y(x) = \frac{1}{EI} \left(P_i \frac{x^3}{6} - m_i \frac{x^2}{2} + c_2 \right) \quad y(0) = c_2 = 0 \quad y(l_e) = \theta_j = \frac{1}{EI} \left(p_i \frac{l_e^3}{6} - m_i \frac{l_e^2}{2} \right)$$

$$\begin{bmatrix} y_j \\ \theta_j \end{bmatrix} = \frac{1}{EI} \begin{bmatrix} l_e^3/6 & -l_e^2/2 \\ l_e^2/2 & -l_e \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = \frac{EI}{l_e^3} \begin{bmatrix} -12 & 6l_e \\ -6l_e & 4l_e^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_j \\ \theta_j \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \end{bmatrix} = \frac{EI}{l_e^3} \begin{bmatrix} 12 & 6l_e & -12 & 6l_e \\ 6l_e & 4l_e^2 & -6l_e & 2l_e^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \\ y_j \\ \theta_j \end{bmatrix}$$

$$\sum F = 0$$

$$\sum M = 0$$

$$p_i + p_j = 0$$

$$m_i + m_j - l_e p_i = 0$$

$$p_j = -p_i$$

$$m_j = l_e p_i - m_i$$

$$\begin{bmatrix} p_i \\ m_i \\ p_j \\ m_j \end{bmatrix} = \frac{EI}{l_e^3} \begin{bmatrix} 12 & 6l_e & -12 & 6l_e \\ 6l_e & 4l_e^2 & -6l_e & 2l_e^2 \\ -12 & -6l_e & 12 & -6l_e \\ 6l_e & 2l_e^2 & -6l_e & 4l_e^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_i \\ \theta_i \\ y_j \\ \theta_j \end{bmatrix}$$

insertar elementos externos

imagenes

1.12. Determine the displacements of nodes of the spring system shown in Fig. P1.12.

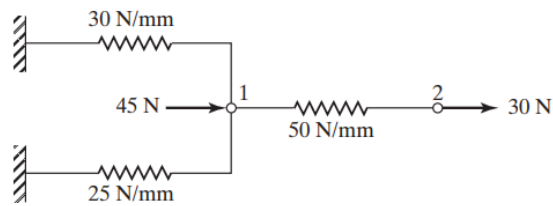


FIGURE P1.12

Tomado de Introduction to finite elements in engineering