



a) Tenemos que

$$\hookrightarrow V_1(x) = \alpha_1 \frac{x^3}{L^3} + b_1$$

$$\hookrightarrow V_2(x) = \alpha_2 \frac{x^3}{L^3} + b_2$$

$$V_1(x=0) = 0 \rightarrow b_1 = 0$$

$$V_2(x=0) = 0 \rightarrow b_2 = 0$$

Con ello la ecuación de la deflexión queda consistente con el método de Rayleigh-Ritz.

Rayleigh Ritz: $\Pi_{\text{viga}} = U_{\text{deformación}} + \Phi_{\text{cargas externas}}$

$$\therefore \Pi_{\text{viga}} = \frac{1}{2} \int_L EI \left(\frac{d^2 V(x)}{dx^2} \right)^2 dx + \frac{1}{2} \int_L V(x)^2 K dx - \int_L F(x) \cdot V(x) dx$$

$u \rightarrow \text{deflexión en la dirección } x$

$v \rightarrow \text{deflexión en la dirección } y$

b) Dado que en el enunciado nos dicen que: $V_i(x) = \frac{\alpha_i x^3}{L^3} + b$ $\rightarrow V_1(x) = \frac{\alpha_1 x^3}{L^3}$ y $V_2(x) = \frac{\alpha_2 x^3}{L^3}$ $f(x=L) \cdot V(x=L) = P \cdot \frac{\alpha_1 L^3}{L^3} = Pa_1$

Así, reemplazando en la ecuación de Π_{viga} :

$$\Pi_{\text{viga}} = \frac{1}{2} \int_L EI \left(\frac{d^2 V_1}{dx^2} \right)^2 dx + \frac{1}{2} \int_L EI \left(\frac{d^2 V_2}{dx^2} \right)^2 dx + \frac{1}{2} \int_L K \cdot \left(\left(\alpha_2 x^3 / L^3 \right) - \left(\alpha_1 x^3 / L^3 \right) \right)^2 dx - Pa_1$$

$$= \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{6\alpha_1 x}{L^3} \right)^2 dx + \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{6\alpha_2 x}{L^3} \right)^2 dx + \frac{K}{2} \int_0^L \left(\left(\alpha_2 x^3 / L^3 \right) - \left(\alpha_1 x^3 / L^3 \right) \right)^2 dx - Pa_1$$

$$= \frac{1}{2} \int_0^L EI \frac{36\alpha_1^2 x^2}{L^6} dx + \frac{1}{2} \int_0^L EI \frac{36\alpha_2^2 x^2}{L^6} dx + \frac{K}{2} \int_0^L \left(\alpha_2 x^3 / L^3 - \alpha_1 x^3 / L^3 \right)^2 dx - Pa_1$$

$$= \frac{1}{2} \int_0^L EI \frac{36\alpha_1^2 x^2}{L^6} dx + \frac{1}{2} \int_0^L EI \frac{36\alpha_2^2 x^2}{L^6} dx + \frac{K}{2} (\alpha_2 - \alpha_1)^2 \int_0^L \frac{x^6}{L^6} dx - Pa_1$$

$$= \frac{6EI\alpha_1^2}{L^3} + \frac{6EI\alpha_2^2}{L^3} + K(\alpha_2 - \alpha_1)^2 \frac{L}{14} - Pa_1 \quad \text{con } K = \frac{P \cdot EI}{L^4}$$

$$= \frac{6EI\alpha_1^2}{L^3} + \frac{6EI\alpha_2^2}{L^3} + \left(\frac{PEI\alpha_2^2}{L^5} - \frac{2PEI\alpha_1\alpha_2}{L^5} + \frac{PEI\alpha_1^2}{L^5} \right) \frac{L}{14} - Pa_1$$

$$= \frac{EI}{L^3} \left(6\alpha_1^2 + 6\alpha_2^2 + \frac{P\alpha_2^2}{14} - \frac{Pa_1\alpha_2}{7} + \frac{Pa_1^2}{14} \right) - Pa_1$$

Despejamos para α_1 y α_2 :

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \alpha_1} = \frac{EI}{L^3} \left(11\alpha_1 - \frac{Pa_2}{7} + \frac{Pa_1}{7} \right) - P = 0$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \alpha_2} = \frac{EI}{L^3} \left(11\alpha_2 + \frac{Pa_2}{7} - \frac{Pa_1}{7} \right) = 0$$

$$\frac{EI}{L^3} \left(-\frac{Pa_2}{7} + \alpha_1 (11 + \frac{P}{7}) \right) = P$$

$$\frac{EI}{L^3} \left(\alpha_2 (11 + \frac{P}{7}) - \frac{Pa_1}{7} \right) = 0$$

$$(EI/L^3) \begin{bmatrix} 11 + \frac{P}{7} & -\frac{P}{7} \\ \frac{P}{7} & 11 + \frac{P}{7} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \frac{n+P}{3} & -\frac{P}{3} \\ -\frac{P}{3} & \frac{n+P}{3} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{PL^3}{EI} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\det = \left(\frac{n+P}{3} \right)^2 - \left(-\frac{P}{3} \right)^2$$

$$\det = 144 + \frac{24P}{3} + \frac{P^2}{49} - \frac{P^2}{49}$$

$$\det = 144 + \frac{24P}{3}$$

$$\det = \frac{1008 + 24P}{3}$$

$$\begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \frac{3}{1008 + 24P} \begin{bmatrix} \frac{n+P}{3} & \frac{P}{3} \\ \frac{P}{3} & \frac{n+P}{3} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \frac{PL^3}{EI} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{84+P}{1008+24P} & \frac{P}{1008+24P} \\ \frac{P}{1008+24P} & \frac{84+P}{1008+24P} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \frac{PL^3}{EI} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \frac{PL^3}{EI} \begin{bmatrix} \frac{84+P}{1008+24P} \\ \frac{P}{1008+24P} \end{bmatrix}$$

$$a_1 = \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{84+P}{42+P}$$

$$a_2 = \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{P}{42+P}$$

c)

$$a_1: \lim_{P \rightarrow \infty} \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{84+P}{42+P} = \frac{PL^3}{24EI}$$

$$a_2: \lim_{P \rightarrow \infty} \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{P}{42+P} = \frac{PL^3}{24EI}$$

$$a_1: \lim_{P \rightarrow 0} \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{84+P}{42+P} = \frac{PL^3}{12EI}$$

$$a_2: \lim_{P \rightarrow 0} \frac{PL^3}{24EI} \cdot \frac{P}{42+P} = 0$$

Dado que P es parte de la constante de rigidez del material elástico, cuando esta tiende a infinito el material se vuelve imposible de deformar, por lo que la viga 1 transmite todo su energía a la viga 2.

Por otro lado, cuando P tiende a 0 el material pierde toda rigidez y la viga 1 logra moverse libremente, mientras que la viga 2 nunca recibe nada.