

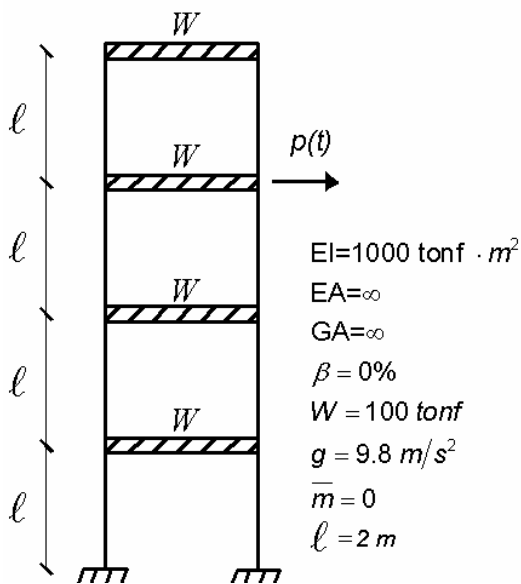
Ejercicio 5

CI42G Dinámica de Estructuras

Prof: Rubén Boroschek Krauskopf.
Aux: Francisco Hernández Prado.

Viernes 28 de Septiembre de 2007

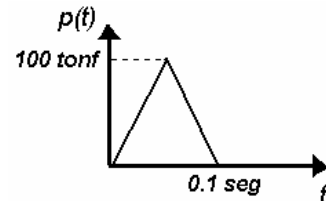
P1. Para el edificio de masas concentradas que se muestra en la figura se han propuesto dos formas modales. (ϕ_1 y ϕ_2).



i) Determine las masas y rigideces generalizadas de la estructura (m^* y k^*). Para las dos formas modales propuestas. Luego concluya cual representaría de mejor forma la vibración de la estructura.

ii) A partir de la forma modal escogida, determine el máximo momento de las columnas de la estructura para el impacto en el 3^{er} piso mostrado. (Hint: Asuma que el sistema se puede generalizar como un sistema de 1 GDL).

$$\phi_1 = \begin{Bmatrix} 1.00 \\ 0.75 \\ 0.50 \\ 0.25 \end{Bmatrix} \quad \phi_2 = \begin{Bmatrix} 1.00 \\ 0.90 \\ 0.65 \\ 0.35 \end{Bmatrix}$$



P2. Para la estructura que se muestra en la figura. Determine la masa y la rigidez generalizada. Además determine el período fundamental. (Hint: La estructura se puede condensar al GDL que se indica).

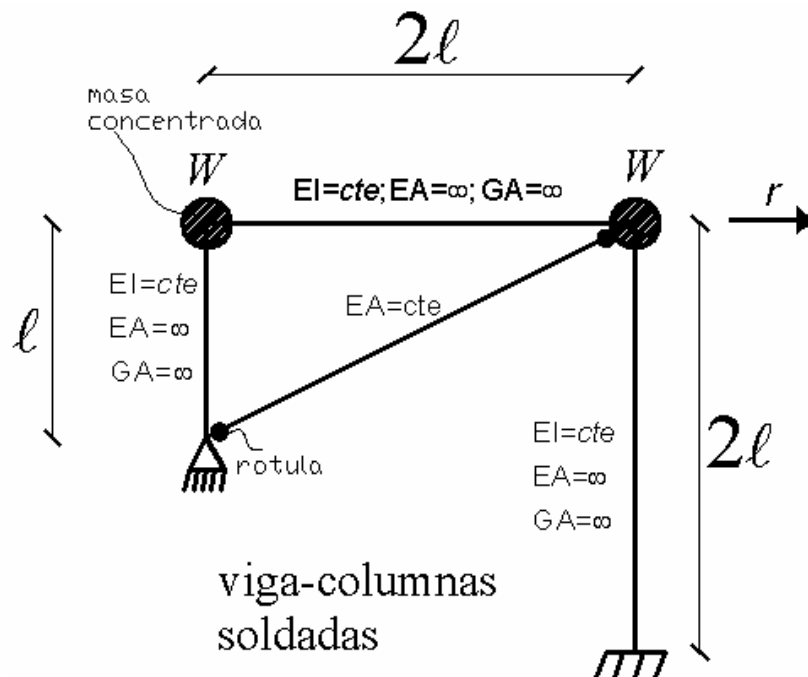
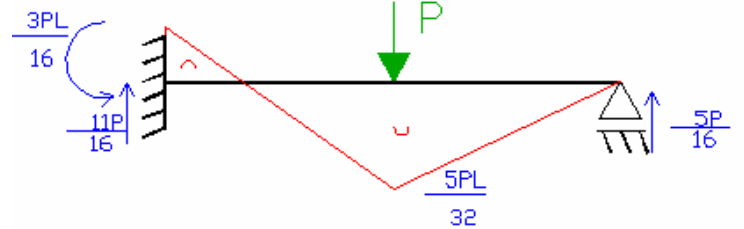
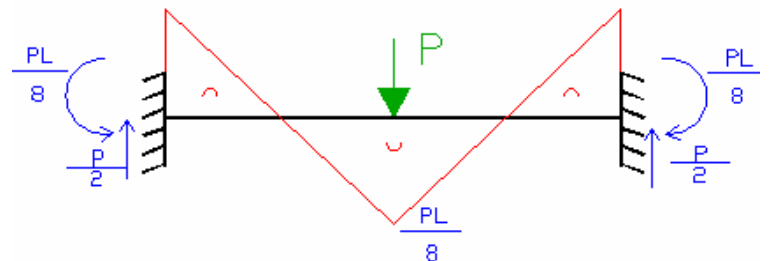
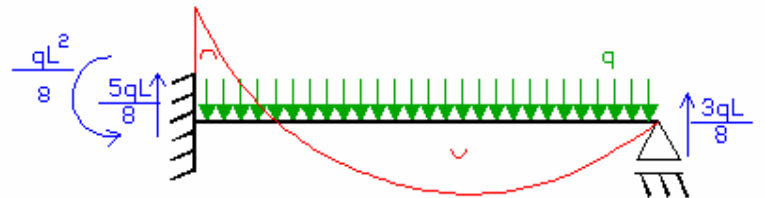
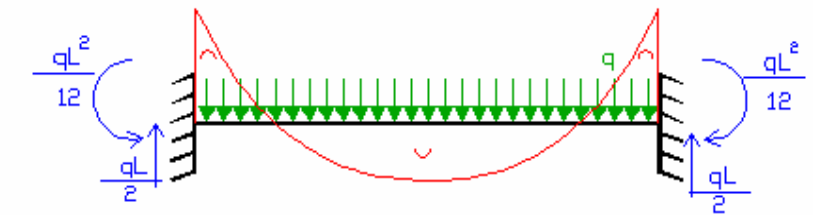
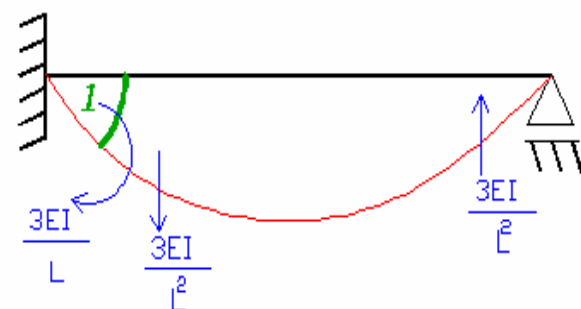
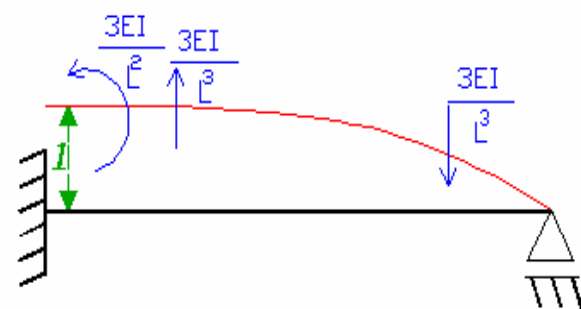
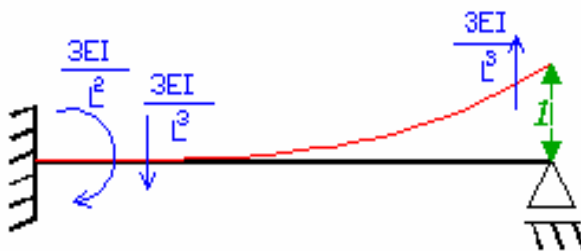
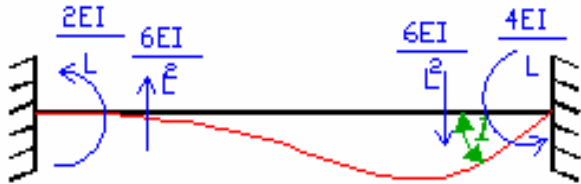
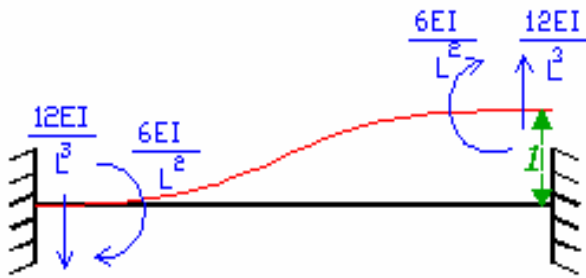


Tabla Básica de Rigidez
CI42G Dinámica de Estructuras
Prof: Rubén Boroschek Krauskopf.
Aux: Francisco Hernández Prado.

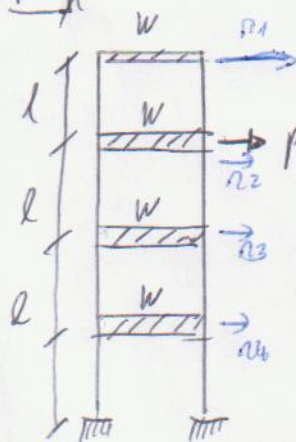


	Tipo de Simetría					
	Plana		Axial		Puntual	
	S	A	S	A	S	A
Nx	?	0	?	0	?	0
Ny	0	?	0	?	?	0
Nz	0	?	?	0	?	0
Mx	0	?	?	0	0	?
My	?	0	0	?	0	?
Mz	?	0	?	0	0	?

PA

Práctica Ejercicio 5 CI426

7HP



$$EI = 1000 \text{ tonf} \cdot \text{m}^2$$

$$EA = \infty$$

$$GA = \infty$$

$$\beta = 0\%$$

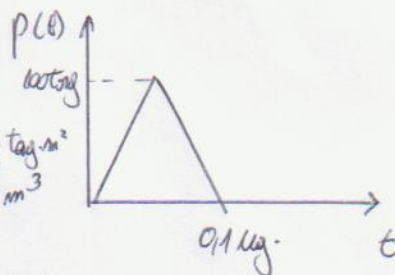
$$W = 100 \text{ tonf}$$

$$g = 9.8 \text{ m/s}^2$$

$$m = 0$$

$$l = 2 \text{ m}$$

$$\phi_1 = \begin{Bmatrix} 1.00 \\ 0.75 \\ 0.50 \\ 0.25 \end{Bmatrix} \quad \phi_2 = \begin{Bmatrix} 1.00 \\ 0.90 \\ 0.65 \\ 0.35 \end{Bmatrix}$$



$$m = \frac{W}{g} = \frac{100 \text{ tonf}}{9.8 \text{ m/s}^2} = 10.2 \frac{\text{tonf} \cdot \text{s}^2}{\text{m}}$$

$$K = \frac{24EI}{l^3} = \frac{24000 \text{ tonf} \cdot \text{m}^2}{8 \text{ m}^3} = 3000 \frac{\text{tonf}}{\text{m}}$$

$$K_{psb} = 3000 \frac{\text{tonf}}{\text{m}}$$

a) m^* , b^* , ω .

b) para ϕ_1 :

para m^* $\rightarrow m^* = \sum \phi_i^2 \cdot m_i = m \sum \phi_i^2$

($m^* = \phi^T [M] \phi$)

para b^* $\rightarrow b^* = \sum_{i=1}^3 K (\phi_i - \phi_{i-1})^2 + K_{psb} \phi_4^2$

($b^* = \phi^T [K] \phi$)

$$m_1^* = 10.2 \cdot (1^2 + 0.75^2 + 0.5^2 + 0.25^2) = 19.124 \text{ tonf} \cdot \text{s}^2/\text{m}$$

$$b_1^* = 3000 \cdot [(1 - 0.75)^2 + (0.75 - 0.5)^2 + (0.5 - 0.25)^2 + 0.25^2] = 750 \text{ tonf/m}$$

$$\Rightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{b_1^*}{m_1^*}} = 6.26 \text{ rad/seg.}$$

c) para ϕ_2 :

$$m_2^* = 10.2 \cdot (1^2 + 0.9^2 + 0.65^2 + 0.35^2) = 24.02 \text{ tonf} \cdot \text{s}^2/\text{m}$$

$$b_2^* = 3000 \cdot [(1 - 0.9)^2 + (0.9 - 0.65)^2 + (0.65 - 0.35)^2 + 0.35^2] = 855 \text{ tonf/m}$$

$$\Rightarrow \omega_2 = \sqrt{\frac{b_2^*}{m_2^*}} = 5.96 \text{ rad/seg.}$$

$$\Rightarrow \omega_2 < \omega_1 \Rightarrow \text{resonancia } \phi_2. \Rightarrow T = T_2 = \frac{2\pi}{\omega_2} = 1.05 \text{ seg.}$$

NOTA: Alternativamente: $m^* = \{\phi\}^T [M] \{\phi\}$ y $k^* = \{\phi\}^T [K] \{\phi\}$.

Por lo tanto: $[M] = m \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$ y $[K] = \frac{24EI}{l^3} \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 & 0 \\ -1 & 2 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 2 & -1 \\ 0 & 0 & -1 & 2 \end{bmatrix}$ (selecciona a los mismo resultados).

ii) Máximo momento en las columnas.

$$m_2^* \ddot{y}(t) + k_2^* y(t) = p^*(t) \quad p^*(t) = \phi_{22}^* \cdot p(t)$$

$$\Rightarrow m_2^* \ddot{y}(t) + k_2^* y(t) = 0,9 \cdot p(t)$$

$t_d = 0,1 \text{ seg}$; $\Rightarrow \frac{t_d}{T} = \frac{0,1 \text{ seg}}{1,05 \text{ seg}} = 0,1 < 0,25 \Rightarrow$ se puede calcular como impacto de corta duración.

$$\Rightarrow y(t) = \frac{\dot{y}_0}{\omega} \cdot \sin(\omega t) \quad \text{con} \quad \dot{y}_0 = \frac{\int_0^{t_d} p^*(t) dt}{m_2^*}$$

$$\dot{y}_0 = 0,9 \times \frac{100 \cdot 0,1}{2} \times \frac{1}{24,02 \left[\frac{\text{ton} \cdot \text{s}^2}{\text{m}} \right]} = 0,186 \frac{\text{m}}{\text{seg}}$$

$$\Rightarrow y_{\max} = \frac{\dot{y}_0}{\omega} = \frac{0,186 \text{ m/seg}}{5,96 \text{ rad/seg}} = 0,0312 \text{ m} = 3,12 \text{ cm}$$

$$M_{\max} = \frac{6EI}{l^2} \cdot \overbrace{\max \{ \phi_i - \phi_{i-1} \}}^{\text{NEUTRO DE MAX}} \cdot y_{\max}$$

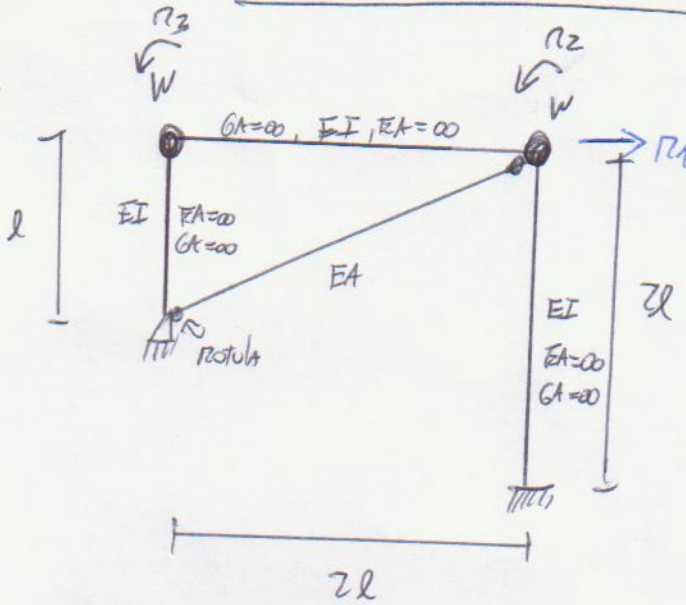
$$= \frac{6 \cdot 1000 \text{ ton} \cdot \text{m}^2}{4 \text{ m}^2} \cdot 0,35 - 0,0312 = \underline{16,4 \text{ Ton} \cdot \text{m}}$$

↑
piso inferior

PAUTA Ejercicio 5 CI426

FHP

P2



M^* ? h^* ? χ^* ?

3 GDL estáticos

1 GDL dinámico $\Rightarrow$ compresión

$$\tan(\alpha) = 1/2 \Rightarrow \alpha = 26,56^\circ$$

$$\Rightarrow \omega(\alpha) = 2,894$$

a) $M^* = 2W/g$

b) h^* : Determinando la matriz de rigidez para los 6 DL estáticos

$$K_{11} = \frac{12EI}{(2l)^3} + \frac{3EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cdot \cos^2(\alpha); \quad K_{12} = \frac{6EI}{(2l)^2}; \quad K_{13} = \frac{3EI}{l^2}$$

$$K_{22} = \frac{4EI}{2l} + \frac{4EI}{2l}; \quad K_{23} = \frac{2EI}{2l}; \quad K_{33} = \frac{4EI}{2l} + \frac{3EI}{l}$$

$$\Rightarrow [K] = \begin{bmatrix} \frac{9}{2} \frac{EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cdot \cos^2(\alpha) & \frac{3}{2} \frac{EI}{l^2} & 3 \frac{EI}{l^2} \\ -\frac{3}{2} \frac{EI}{l^2} & 4 \frac{EI}{l} & \frac{EI}{l} \\ 3 \frac{EI}{l^2} & \frac{EI}{l} & 5 \frac{EI}{l} \end{bmatrix}$$

Condensando al GDL m_1 :

$$\tilde{K} = K_{ee} - K_{ep} K_{pp}^{-1} K_{pe}$$

con:

$$K_{ee} = \left[\frac{9}{2} \frac{EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cos^2(\alpha) \right] \quad K_{ep} = \left[\frac{3}{2} \frac{EI}{l^2} \quad \frac{3EI}{l^2} \right] \quad K_{pe} = K_{ep}^T$$

$$K_{pp} = \frac{EI}{l} \begin{bmatrix} 4 & 1 \\ 1 & 5 \end{bmatrix} \Rightarrow K_{pp}^{-1} = \frac{l}{EI} \cdot \frac{1}{19} \begin{bmatrix} 5 & -1 \\ -1 & 4 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \tilde{K} = K_{ee} - \left(\frac{EI}{l^2} \right)^2 \cdot \left(\frac{l}{EI} \right) \cdot \frac{1}{19} \begin{bmatrix} 3/2 & 3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 5 & -1 \\ -1 & 4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 3/2 \\ 3 \end{bmatrix}$$

$$\hat{K} = \frac{9}{2} \frac{EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cos^2(\alpha) - \frac{153}{76} \frac{EI}{l^3} = \frac{189}{76} \frac{EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cos^2(\alpha)$$

$$\Rightarrow T = 2\pi \cdot \sqrt{\frac{m^*}{K^*}} = 2\pi \cdot \sqrt{\frac{2W}{g \cdot \left[\frac{189}{76} \frac{EI}{l^3} + \frac{EA}{15l} \cos^2(\alpha) \right]}}$$