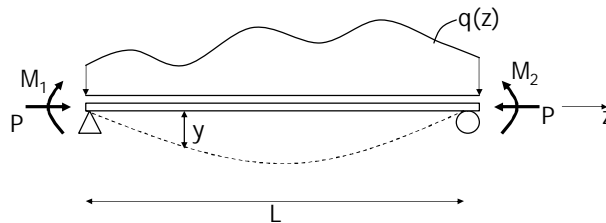


Amplificación de esfuerzos. Métodos simplificados

- Definir M con efectos de 2^{do} orden
- Consideremos el caso general de un elemento cuyos nodos extremos no pueden trasladarse:



Método 1 (marco arriostrado)

- En el caso de momentos aplicados en los extremos solamente (ver derivación en clase) el momento máximo es

$$M_{\max} = M_2 \sqrt{\frac{1 - 2(M_1/M_2)\cos(kL) + (M_1/M_2)^2}{\sin^2(kL)}}$$

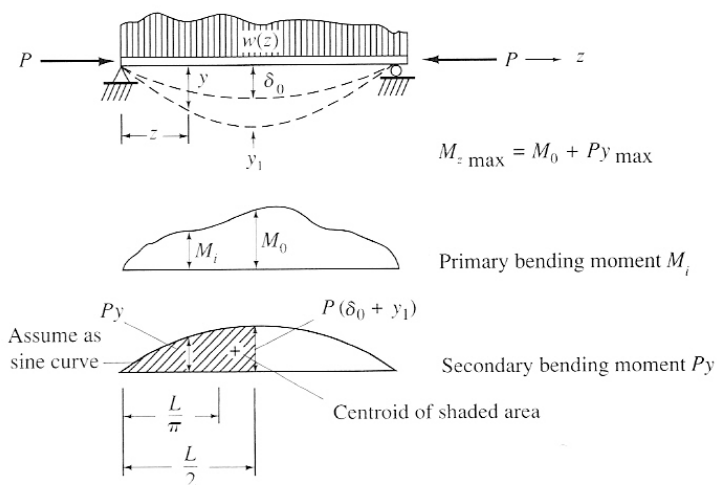
y si el elemento está sometido a un momento uniforme $M_1 = M_2 = M$

$$M_{\max} = M \sec\left(\frac{kL}{2}\right)$$

Método 2 (marco arriostrado)

- Para el caso de un elemento sin momentos ni traslación en los extremos y en curvatura simple, se puede determinar una solución aproximada (ver Salmon & Johnson)
- Asumiendo que el momento de segundo orden tiene forma sinusoidal, la deflexión adicional y_1 producida por este momento se puede determinar usando el método de la carga unitaria

Método 2 (marco arriostrado)



Método 2 (marco arriostrado)

- Entonces

$$y_1 = \frac{P}{EI} (y_1 + d_0) \left(\frac{L}{2}\right)^2 \frac{2}{P} \left(\frac{L}{P}\right) = (y_1 + d_0) \frac{PL^2}{P^2 EI} = (y_1 + d_0) \frac{P}{P_e}$$

despejando y_1

$$y_1 = d_0 \left[\frac{P/P_e}{1 - P/P_e} \right] = d_0 \left(\frac{a}{1 - a} \right)$$

Método 2 (marco arriostrado)

- El momento máximo es entonces

$$M_{\max} = M_0 + P \cdot y_{\max} = M_0 + P \cdot (y_1 + d_0)$$


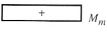
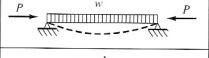
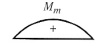
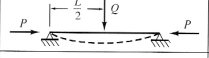
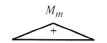
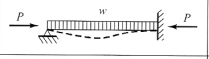
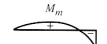
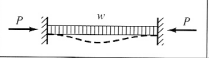

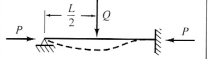
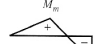
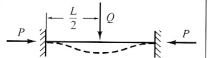
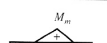
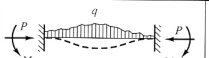
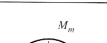
reemplazando y_1 y factorizando, se puede expresar el momento máximo como

$$M_{\max} = M_0 B_1 = M_0 \frac{C_m}{1 - a}$$

donde

$$C_m = 1 + \left(\frac{P^2 E I d_0}{M_0 L^2} - 1 \right) a$$

TABLE 12.3.1 SUGGESTED VALUES FOR C_m FOR SITUATIONS WITH NO JOINT TRANSLATION^a

Case	C_m (positive moment)	C_m (negative moment)	Primary Bending Moment
1 	$1 + 0.2\alpha$	—	
2 	1.0	—	
3 	$1 - 0.2\alpha$	—	
4 	$1 - 0.3\alpha$	$1 - 0.4\alpha$	
5 	$1 - 0.4\alpha$	$1 - 0.4\alpha$	
6 	$1 - 0.4\alpha$	$1 - 0.3\alpha$	
7 	$1 - 0.6\alpha$	$1 - 0.2\alpha$	
8 	Eq. (12.3.8)	not available	

^a Adapted from LRFD Commentary-Table C-C1.1 [1.17].

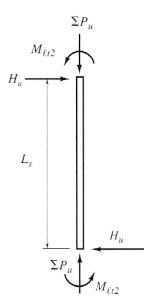
¹ $\alpha = \frac{P}{P_e}/FS$ for ASD ; $\alpha = \frac{P_e}{P_c} = \frac{P_u}{\pi^2 E/(KL/r)^2}$ for LRFD

(reproducido de Salmon & Johnson)



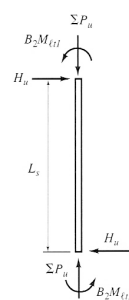
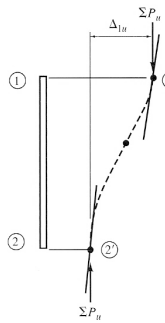
Momento de 2º orden (marco no arriostrado)

- Para el caso más general



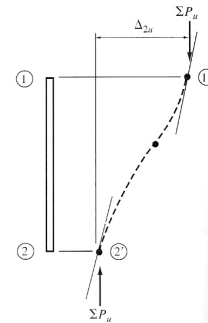
Análisis de 1º orden

$$M_{t1} + M_{t2} = H_u L_u$$



Análisis de 2º orden

$$B_2(M_{t1} + M_{t2}) = H_u L_u + \sum P_u \Delta_{2u}$$



INGENIERÍA CIVIL
FACULTAD DE INGENIERÍA
FÍSICAS Y MATEMÁTICAS
UNIVERSIDAD DE CHILE

Momento de 2^o orden (marco no arriostrado)

- Considerando proporcionalidad entre desplazamiento y fuerza para el análisis de 1^{er} orden $\Delta_{1u} = \mathbf{h} \cdot H_u$ y aplicando el mismo principio entre el desplazamiento de 2^{do} orden y la carga lateral equivalente de 2^{do} orden resulta

$$B_2 = \frac{1}{1 - \sum P_u \left(\frac{\Delta_{1u}}{H_u L_s} \right)}$$



AISC Specification for Structural Steel Buildings (Cap. C)

- El momento máximo en un elemento considerando los efectos de 2^{do} orden puede calcularse directamente en el análisis o utilizando el método de amplificación de los resultados del análisis elástico de 1^{er} orden, donde

$$M_r = B_1 M_{nt} + B_2 M_{lt}$$

$$P_r = P_{nt} + B_2 P_{lt}$$



AISC Specification for Structural Steel Buildings

- El factor B_1 considera el efecto de amplificación del diagrama de momento sin considerar traslación de los nudos (P- δ) y se calcula como

$$B_1 = \frac{C_m}{1 - a P_r / P_{el}} \geq 1$$

$$\text{con } P_r = P_{nt} + P_{lt} \quad P_{el} = \frac{P^2 EI}{(K_1 L)^2} \quad C_m = 0,6 - 0,4 \frac{M_1}{M_2}$$

(No hay cargas en el tramo)



AISC Specification for Structural Steel Buildings

- El factor B_2 considera el efecto de amplificación del diagrama de momento debido a traslación de los nudos (P- Δ) y se calcula como

$$B_2 = \frac{1}{1 - a \sum P_{nt} / \sum P_{e2}} \geq 1$$

con

$$\sum P_{e2} = R_M \frac{\sum HL}{\Delta_H} \quad a = \begin{cases} 1 & \text{LRFD} \\ 1,6 & \text{ASD} \end{cases}$$

$$R_M = \begin{cases} 1 & \text{marcos arriostrados} \\ 0,85 & \text{otros} \end{cases}$$

