ANEXO_1_Primera_combinación

November 24, 2023

0.1 Cálculo la deflexión lateral máxima de la estructura

0.1.1 Primera combinación

$$U = 1.2 \cdot D + 1.6 \cdot L + 0.8 \cdot W$$

Datos

$$L = 16 ft$$

$$H = 12 ft$$

$$w_d = 150 k/ft$$

$$w_l = 100 k/ft$$

$$w_o = 30 k/ft$$

Ecuaciones de pendiente deflexión

Momentos de los extremos fijos (FEM) Todas las vigas y columnas que están sometidas a las cargas distribuidas tienen la misma configuracion en la distribucion de momentos en sus extremos fijos:

$$\text{FEMy} = \frac{L^2 wy}{12}$$

$$FEMx = \frac{H^2wx}{12}$$

La rotación de las columnas del primer y segundo piso debido a un desplazamiento lineal que genera la carga del viento se define como:

$$\psi_1 = -\frac{\Delta_1}{H}$$

$$\psi_2 = -\frac{\Delta_2}{H}$$

Momentos internos en los extremos de cada tramo Los momentos en los extremos de cada tramo empotrado sería:

Columnas primer piso

$$\begin{split} M_{ab} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2a + b\right)}{H} + \frac{H^2wx}{12} \\ M_{ba} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + a + 2b\right)}{H} - \frac{H^2wx}{12} \\ M_{de} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2d + e\right)}{H} \\ M_{ed} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + d + 2e\right)}{H} \\ M_{gh} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + d + 2e\right)}{H} \\ M_{hg} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2g + h\right)}{H} \end{split}$$

Columnas segundo piso

$$\begin{split} M_{bc} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2b + c\right)}{H} + \frac{H^2wx}{12} \\ M_{cb} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2c\right)}{H} - \frac{H^2wx}{12} \\ M_{ef} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2e + f\right)}{H} \\ M_{fe} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + e + 2f\right)}{H} \\ M_{hi} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + e + 2f\right)}{H} \\ M_{hi} &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2h + i\right)}{H} \end{split}$$

Vigas del techo del segundo piso

$$\begin{split} M_{cf} &= \frac{2EI\left(2c + f\right)}{L} + \frac{L^2wy}{12} \\ M_{fc} &= \frac{2EI\left(c + 2f\right)}{L} - \frac{L^2wy}{12} \\ M_{fi} &= \frac{2EI\left(2f + i\right)}{L} + \frac{L^2wy}{12} \\ M_{if} &= \frac{2EI\left(f + 2i\right)}{L} - \frac{L^2wy}{12} \end{split}$$

Vigas del techo del primer piso

$$\begin{split} M_{be} &= \frac{2EI\left(2b+e\right)}{L} + \frac{L^2wy}{12} \\ M_{eb} &= \frac{2EI\left(b+2e\right)}{L} - \frac{L^2wy}{12} \\ M_{eh} &= \frac{2EI\left(2e+h\right)}{L} + \frac{L^2wy}{12} \\ M_{he} &= \frac{2EI\left(e+2h\right)}{L} - \frac{L^2wy}{12} \end{split}$$

Fórmula de cortantes

Cortantes del segundo piso

$$\begin{split} \operatorname{Fx} &= \frac{H^2 wx}{2} \\ \operatorname{Rbc} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2c\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2b + c\right)}{H} + \frac{H^2 wx}{2}}{H} \\ \operatorname{Ref} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + e + 2f\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2e + f\right)}{H}}{H} \\ \operatorname{Rhi} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2i\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2b + i\right)}{H}}{H} \end{split}$$

Cortantes del primer y segundo piso

$$\begin{aligned} \operatorname{Fx} &= \frac{H^2 wx}{2} \\ \operatorname{Rgh} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + g + 2h\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2g + h\right)}{H}}{H} \\ \operatorname{Rde} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + d + 2e\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2d + e\right)}{H}}{H} \\ \operatorname{Rab} &= \frac{\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + a + 2b\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2a + b\right)}{H} + \frac{H^2 wx}{2}}{H} \end{aligned}$$

Ecuaciones de equilibrio

Equilibrio de momentos en los nodos C e I

$$\begin{split} & \operatorname{eq}_{C} = M_{cb} + M_{cf} \\ & = \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + b + 2c\right)}{H} - \frac{H^{2}wx}{12} + \frac{2EI\left(2c + f\right)}{L} + \frac{L^{2}wy}{12} \\ & = \frac{2EI\left(2c + f\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + b + 2c\right)}{H} - \frac{H^{2}wx}{12} + \frac{L^{2}wy}{12} \ \, (\text{ecu.C}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_I &= M_{if} + M_{ih} \\ &= \frac{2EI\left(f+2i\right)}{L} - \frac{L^2wy}{12} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + h + 2i\right)}{H} \\ &= \frac{2EI\left(f+2i\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + h + 2i\right)}{H} - \frac{L^2wy}{12} \ \ (\mathrm{ecu.I}) \end{split}$$

Equilibrio de momentos en los nodos B, H, F

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{F} &= M_{fc} + M_{fi} + M_{fe} \\ &= \frac{2EI\left(c + 2f\right)}{L} - \frac{L^{2}wy}{12} + \frac{2EI\left(2f + i\right)}{L} + \frac{L^{2}wy}{12} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + e + 2f\right)}{H} \\ &= \frac{2EI\left(c + 2f\right)}{L} + \frac{2EI\left(2f + i\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + e + 2f\right)}{H} \ \, \text{(ecu.F)} \end{split}$$

$$\begin{split} & \operatorname{eq}_{B} = M_{ba} + M_{bc} + M_{be} \\ & = \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + a + 2b\right)}{H} - \frac{H^{2}wx}{12} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2b + c\right)}{H} + \frac{H^{2}wx}{12} + \frac{2EI\left(2b + e\right)}{L} + \frac{L^{2}wy}{12} \\ & = \frac{2EI\left(2b + e\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + a + 2b\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2b + c\right)}{H} + \frac{L^{2}wy}{12} \ \, \text{(ecu.B)} \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{H} &= M_{hg} + M_{he} + M_{hi} \\ &= \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + g + 2h\right)}{H} + \frac{2EI\left(e + 2h\right)}{L} - \frac{L^{2}wy}{12} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2h + i\right)}{H} \\ &= \frac{2EI\left(e + 2h\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + g + 2h\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2h + i\right)}{H} - \frac{L^{2}wy}{12} \ \ \, (\text{ecu.H}) \end{split}$$

Equilibrio de momentos en el nodo E

$$\begin{split} & \operatorname{eq}_{E} = M_{ed} + M_{eb} + M_{eh} + M_{ef} \\ & = \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + d + 2e\right)}{H} + \frac{2EI\left(b + 2e\right)}{L} - \frac{L^{2}wy}{12} + \frac{2EI\left(2e + h\right)}{L} + \frac{L^{2}wy}{12} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2e + f\right)}{H} \\ & = \frac{2EI\left(b + 2e\right)}{L} + \frac{2EI\left(2e + h\right)}{L} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{1}}{H} + d + 2e\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_{2}}{H} + 2e + f\right)}{H} \ \, \text{(ecu.E)} \end{split}$$

Equilibrio de fuerzas en el piso 1

$$\begin{split} & \operatorname{eq}_{V1} = 2 \cdot \operatorname{wx} \cdot H - (\operatorname{Rgh} + \operatorname{Rde} + \operatorname{Rab}) \\ & = 2 \cdot \operatorname{wx} \cdot H - \left(\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + g + 2h\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2g + h\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + d + 2e\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2d + e\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_1}{H} + 2g + h\right)}{H} +$$

Equilibrio de fuerzas en el piso 2

$$\begin{split} & \operatorname{eq}_{V2} = \operatorname{wx} \cdot H - (\operatorname{Rbc} + \operatorname{Ref} + \operatorname{Rhi}) \\ & = wx \cdot H - \left(\frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2c\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2b + c\right)}{H} + \frac{H^2wx}{2} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + e + 2f\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + 2e + f\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2i\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2c\right)}{H} + \frac{2EI\left(\frac{3\Delta_2}{H} + b + 2c\right)}{H$$

Reemplazando con los datos conocidos y asisgando a la inercia con el valor de $I=1ft^4$:

$$E = 1 (kip/ft^{2})$$

$$I = 1 (ft^{4})$$

$$L = 16 (ft)$$

$$H = 12 (ft)$$

Considerando las combinaciones de carga

$$\begin{split} w_D &= 150 \ (k/ft) \\ w_L &= 100 \ (k/ft) \\ w_0 &= 30 \ (k/ft) \\ \text{wy} &= 1.2 \cdot w_D + 1.6 \cdot w_L = 1.2 \cdot 150 + 1.6 \cdot 100 \ = 340.000 \ (k/ft) \\ \text{wx} &= 24.000 \ (k/ft) \end{split}$$

Ademas, los giros en los extremos empotrados es cero

$$a = 0$$
$$d = 0$$
$$g = 0$$

Los momentos internos en los extremos de cada tramo serían:

$$\begin{split} \psi_1 &= -\frac{\Delta_1}{12} \\ \psi_2 &= -\frac{\Delta_2}{12} \\ M_{ab} &= 0.042\Delta_1 + 0.167b + 288.0 \\ M_{ba} &= 0.042\Delta_1 + 0.333b - 288.0 \\ M_{de} &= 0.042\Delta_1 + 0.167e \\ M_{ed} &= 0.042\Delta_1 + 0.167e \\ M_{ed} &= 0.042\Delta_1 + 0.167h \\ M_{hg} &= 0.042\Delta_1 + 0.333h \\ M_{bc} &= 0.042\Delta_2 + 0.333b + 0.167c + 288.0 \\ M_{cb} &= 0.042\Delta_2 + 0.167b + 0.333c - 288.0 \\ M_{ef} &= 0.042\Delta_2 + 0.167b + 0.333c - 288.0 \\ M_{ef} &= 0.042\Delta_2 + 0.167e + 0.333f \\ M_{hi} &= 0.042\Delta_2 + 0.167e + 0.333f \\ M_{hi} &= 0.042\Delta_2 + 0.167h + 0.333i \\ M_{fe} &= 0.042\Delta_2 + 0.167h + 0.333i \\ M_{cf} &= 0.25c + 0.125f + 7253.333 \\ M_{fc} &= 0.125c + 0.25f - 7253.333 \\ M_{fi} &= 0.125f + 0.25i - 7253.333 \\ M_{if} &= 0.125b + 0.125e + 7253.333 \\ M_{eb} &= 0.25b + 0.125e + 7253.333 \\ M_{eb} &= 0.125b + 0.25e - 7253.333 \\ M_{eh} &= 0.125e + 0.125h + 7253.333 \\ M_{eh} &= 0.125e + 0.125h + 7253.333 \\ M_{eh} &= 0.125e + 0.125h - 7253.333 \\ M_{eh} &= 0.125e + 0.25h - 7253.333 \\ M_{eh} &= 0.125e$$

Las cortantes internas en las bastes de cada columna serían:

$$\mathrm{Rbc} = 0.007 \Delta_2 + 0.042 b + 0.042 c + 144.0$$

$${\rm Ref} = 0.007 \Delta_2 + 0.042 e + 0.042 f$$

$$\mathrm{Rhi} = 0.007 \Delta_2 + 0.042 h + 0.042 i$$

$$\mathrm{Rgh} = 0.007\Delta_1 + 0.042h$$

$$\mathrm{Rde} = 0.007\Delta_1 + 0.042e$$

$$\mathrm{Rab} = 0.007 \Delta_1 + 0.042 b + 144.0$$

Las ecuacioens de equilibrio serían:

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{B} &= M_{ba} + M_{bc} + M_{be} \\ &= 0.042\Delta_{1} + 0.333b - 288.0 + 0.042\Delta_{2} + 0.333b + 0.167c + 288.0 + 0.25b + 0.125e + 7253.333 \\ &= 0.042\Delta_{1} + 0.042\Delta_{2} + 0.917b + 0.167c + 0.125e + 7253.333 \ \, \text{(e1)} \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_C &= M_{cb} + M_{cf} \\ &= 0.042 \Delta_2 + 0.167 b + 0.333 c - 288.0 + 0.25 c + 0.125 f + 7253.333 \\ &= 0.042 \Delta_2 + 0.167 b + 0.583 c + 0.125 f + 6965.333 \ \ (\mathrm{e2}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_E &= M_{ed} + M_{eb} + M_{eh} + M_{ef} \\ &= 0.042\Delta_1 + 0.333e + 0.125b + 0.25e - 7253.333 + 0.25e + 0.125h + 7253.333 + 0.042\Delta_2 + 0.333e + 0.167f \\ &= 0.042\Delta_1 + 0.042\Delta_2 + 0.125b + 1.167e + 0.167f + 0.125h \ \ (\mathrm{e3}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_F &= M_{fc} + M_{fi} + M_{fe} \\ &= 0.125c + 0.25f - 7253.333 + 0.25f + 0.125i + 7253.333 + 0.042\Delta_2 + 0.167e + 0.333f \\ &= 0.042\Delta_2 + 0.125c + 0.167e + 0.833f + 0.125i \ \ (\mathrm{e4}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{H} &= M_{hg} + M_{he} + M_{hi} \\ &= 0.042\Delta_{1} + 0.333h + 0.125e + 0.25h - 7253.333 + 0.042\Delta_{2} + 0.333h + 0.167i \\ &= 0.042\Delta_{1} + 0.042\Delta_{2} + 0.125e + 0.917h + 0.167i - 7253.333 \ \ (\mathrm{e5}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_I &= M_{if} + M_{ih} \\ &= 0.125 f + 0.25 i - 7253.333 + 0.042 \Delta_2 + 0.167 h + 0.333 i \\ &= 0.042 \Delta_2 + 0.125 f + 0.167 h + 0.583 i - 7253.333 \ \ (\mathrm{e6}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{V1} &= 2 \cdot \mathrm{wx} \cdot H - (\mathrm{Rgh} + \mathrm{Rde} + \mathrm{Rab}) \\ &= 2 \cdot 24.000 \cdot 12 - (0.007\Delta_1 + 0.042h + 0.007\Delta_1 + 0.042e + 0.007\Delta_1 + 0.042b + 144.0) \\ &= -0.021\Delta_1 - 0.042b - 0.042e - 0.042h + 432.0 \ \ (\mathrm{e}7) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{V2} &= \mathrm{wx} \cdot H - (\mathrm{Rbc} + \mathrm{Ref} + \mathrm{Rhi}) \\ &= 24.000 \cdot 12 - (0.007\Delta_2 + 0.042b + 0.042c + 144.0 + 0.007\Delta_2 + 0.042e + 0.042f + 0.007\Delta_2 + 0.042h + 0.042e \\ &= -0.021\Delta_2 - 0.042b - 0.042c - 0.042e - 0.042f - 0.042h - 0.042i + 144.0 \ \ (\mathrm{e8}) \end{split}$$

0.1.2 Solución del sistema de ecuaciones

Se tiene 8 varaibles y 8 ecuaciones, la solución del sistema de ecuaciones es:

b= -8174.7999 rad, c= -11025.1644 rad, e= -1370.6345 rad b= -651.3782 rad, c= 3843.1727 rad, e= 9915.9863 rad Desplazamiento piso 1= 32140.5235 ft, Desplazamiento piso 2=

21837.6361 ft

El desplazamiento total: 53978.1596 ft

¿CUMPLE EL CRITERIO DE DESPLAZAMIENTO MÁXIMO?

$$\Delta_{max} = \frac{H}{400} = \frac{12}{400} \ = 0.03 \ ft$$

Los desplazamientos obtenidos asisgando a la inercia con el valor de $I=1ft^4$ son

$$dx_1 = 32140.523$$
 (ft)

$$dx_2 = 21837.636$$
 (ft)

Por lo tanto, pada cumplir con el desplazamiento máximo permitido, la inercia mínima debería ser:

$$E = 4176000 \ (kip/ft^2)$$

$$I_{min} = 0.431 \ (ft^4 \text{ absoluto})$$

Por un facto de seguridad, se utilizará una indercia de

$$I = 0.500 \ (ft^4)$$

Realizando el mismo procedimiento anterior, obtenemos las siguientes soluciones:

Sistema de acuaciones con el momento de inercia ya ajustado

$$\begin{split} &\operatorname{eq}_{B} = M_{ha} + M_{bc} + M_{he} \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 696000.0b - 288.0 + 87000.0\Delta_{2} + 696000.0b + 348000.0c + 288.0 + 522000.0b + 261000.0e + 7253.333 \text{ (e1)} \\ &\operatorname{eq}_{C} = M_{cb} + M_{ef} \\ &= 87000.0\Delta_{2} + 348000.0b + 696000.0c - 288.0 + 522000.0c + 261000.0f + 7253.333 \text{ (e1)} \\ &\operatorname{eq}_{C} = M_{cb} + M_{ef} \\ &= 87000.0\Delta_{2} + 348000.0b + 1218000.0c + 261000.0f + 6965.333 \text{ (e2)} \\ &\operatorname{eq}_{E} = M_{ed} + M_{eb} + M_{eh} + M_{ef} \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 896000.0c + 261000.0b + 522000.0c - 7253.333 + 522000.0e + 261000.0h + 7253.333 + 87000. \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 87000.0\Delta_{2} + 261000.0b + 2436000.0e + 348000.0f + 261000.0h \text{ (e3)} \\ &\operatorname{eq}_{F} = M_{fc} + M_{fi} + M_{fe} \\ &= 261000.0c + 522000.0f - 7253.333 + 522000.0f + 261000.0i \text{ (e4)} \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{hg} + M_{he} + M_{hi} \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 896000.0h + 261000.0e + 522000.0h - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 696000.0h + 348000.0i \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 896000.0h + 261000.0e + 522000.0h - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 696000.0h + 348000.0i \\ &= 87000.0\Delta_{1} + 87000.0\Delta_{2} + 261000.0e + 1914000.0h + 348000.0i - 7253.333 \text{ (e5)} \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2} + 348000.0h + 696000.0i \\ &\operatorname{eq}_{H} = M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_{2$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_I &= M_{if} + M_{ih} \\ &= 261000.0f + 522000.0i - 7253.333 + 87000.0\Delta_2 + 348000.0h + 696000.0i \\ &= 87000.0\Delta_2 + 261000.0f + 348000.0h + 1218000.0i - 7253.333 \ \ (\mathrm{e6}) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{V1} &= 2 \cdot \mathrm{wx} \cdot H - (\mathrm{Rgh} + \mathrm{Rde} + \mathrm{Rab}) \\ &= 2 \cdot 24.000 \cdot 12 - (14500.0\Delta_1 + 87000.0h + 14500.0\Delta_1 + 87000.0e + 14500.0\Delta_1 + 87000.0b + 144.0) \\ &= -43500.0\Delta_1 - 87000.0b - 87000.0e - 87000.0h + 432.0 \ \ (\mathrm{e}7) \end{split}$$

$$\begin{split} \mathrm{eq}_{V2} &= \mathrm{wx} \cdot H - (\mathrm{Rbc} + \mathrm{Ref} + \mathrm{Rhi}) \\ &= 24.000 \cdot 12 - (14500.0\Delta_2 + 87000.0b + 87000.0c + 144.0 + 14500.0\Delta_2 + 87000.0e + 87000.0f + 14500.0\Delta_2 \\ &= -43500.0\Delta_2 - 87000.0b - 87000.0c - 87000.0e - 87000.0f - 87000.0h - 87000.0i + 144.0 \ \ (\mathrm{e8}) \end{split}$$

Solución del sistema de ecuaciones

Solución de los momentos y las costantes de cada tramo

[120]:		${\tt Tramos}$	Momentos kft	Cortantes kip
	0	AB	264.72	26.58
	1	BA	-1673.74	261.42
	2	BC	-3364.56	-504.35
	3	CB	-4415.62	792.35
	4	DE	1110.75	166.09
	5	ED	882.31	-166.09
	6	EF	344.46	67.40
	7	FE	464.34	-67.40
	8	GH	1979.72	383.33
	9	HG	2620.25	-383.33
	10	HI	3843.62	724.95
	11	IH	4855.76	-724.95
	12	BE	5038.30	2496.28
	13	EB	-8617.84	2943.72
	14	CF	4415.62	2446.33
	15	FC	-8794.32	2993.67
	16	EH	7391.07	2777.95
	17	HE	-6463.87	2662.05
	18	FI	8329.99	2937.14
	19	IF	-4855.76	2502.86

Reacciones finales del sistema

$$\begin{split} M_A &= 264.722 \ (kip \cdot ft) \\ M_D &= 1110.749 \ (kip \cdot ft) \\ M_G &= 1979.717 \ (kip \cdot ft) \\ R_{Ay} &= 4942.61 \ (kip) \\ R_{Dy} &= 11652.479 \ (kip) \\ R_{Gy} &= 5164.911 \ (kip) \\ R_{Ax} &= -26.581 \ (kip) \\ R_{Dx} &= -166.088 \ (kip) \\ R_{Gx} &= -383.33 \ (kip) \\ \Delta_1 &= 0.015 \ (ft) \\ \Delta_2 &= 0.01 \ (ft) \end{split}$$

¿CUMPLE EL CRITERIO DE DESPLAZAMIENTO MÁXIMO?

$$\Delta_{max} = \frac{H}{400} = \frac{12}{400} = 0.03 \ ft$$

El desplazamiento del primer piso relativo es: 0.0154 ft

El desplazamiento del segundo piso relativo es: 0.0105 ft

El desplazamiento del segundo piso absoluto es: 0.0259 ft

Empleando una sección con inercia $I=0.5\,$ ft 4 , los desplazamientos son menores al máximo permitido

Propiedades finales que cumplen con esta combinación son:

$$E = 4176000 \ (kip/ft^2)$$

$$I_{final} = 0.500 \ (ft^4)$$