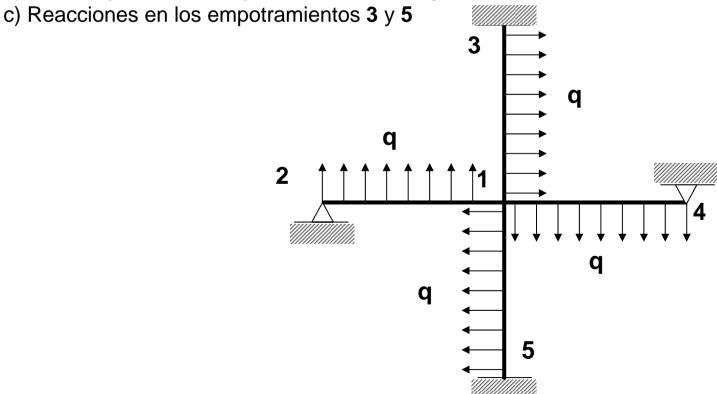
La estructura reticulada de la figura formada por cuatro barras idénticas de sección constante y de longitud, cada una de ellas, de 1 m, se encuentra sometida a las acciones de unas sobrecargas uniformes de valor q = 6 kN/m que actúan a lo largo de toda la longitud de cada una de las barras y con las direcciones y sentidos que aparecen en la figura. La estructura se encuentra simplemente apoyada en sus secciones 2 y 4 y empotrada en sus secciones 3 y 5. Suponiendo conocidos los productos EI = 100 kN.m² y EA = 10⁵ kN, determinar, utilizando las técnicas del análisis matricial de estructuras:

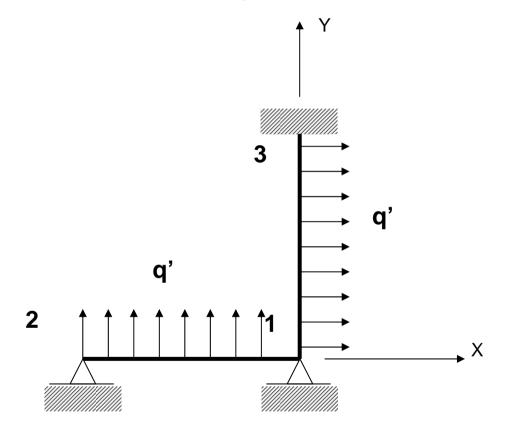
- a) Movimientos que sufre el nudo 1
- b) Giros experimentados por las secciones 2 y 4



La estructura presenta dos ejes de antimetría, definidos por los nudos 2,1,4 y 5,1,3, por lo que el nudo 1 no podrá experimentar ningún tipo de desplazamientos (pero sí giro).

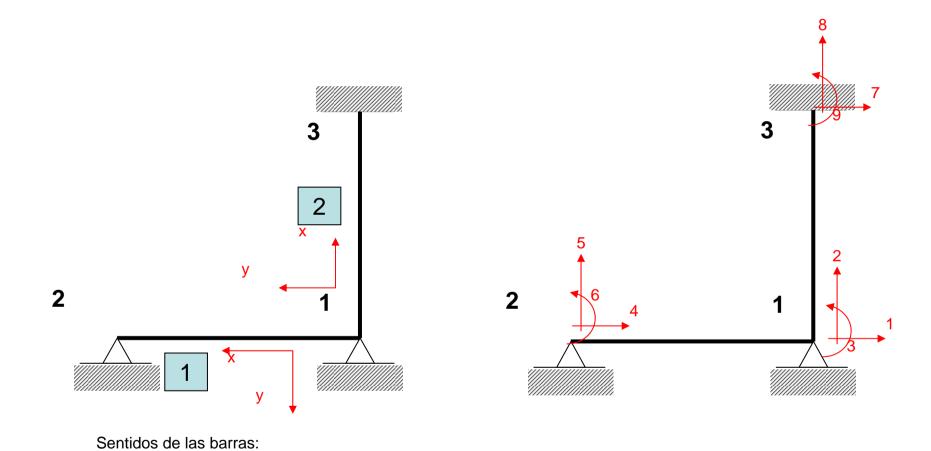
Por tanto, la estructura a calcular (los ejes globales que se consideran aparecen en

la figura) es:



q' toma un valor mitad del que fija el problema para **q** y tanto las rigidices a flexión (EI) y a axil (EA) que tenemos que considerar son la mitad de las proporcionadas en el enunciado.

La numeración y los sentidos de las barras (ejes locales) y los gdl y se proporcionan en las dos figuras siguientes:



Barra 1: del nudo 1 al 2 Barra 2: del nudo 1 al 3 La matriz ensamblada de la estructura (una vez teniendo en cuenta las antimetrías del problema), representada en forma simbólica, es:

$$\mathbf{X} = \begin{bmatrix} \mathsf{K}11_{12} + \mathsf{K}11_{13} & \mathsf{K}12_{12} & \mathsf{K}12_{13} \end{bmatrix}^{\blacksquare}$$

$$\mathbf{K} := \begin{bmatrix} \mathsf{K}21_{12} & \mathsf{K}22_{12} & \Omega \\ \mathsf{K}21_{13} & \Omega & \mathsf{K}22_{13} \end{bmatrix}$$

de la que sólo precisamos conocer $K11_{12}+K11_{13}$, $K12_{12}$, $K21_{12}$ y $K22_{12}$, que involucran a los dos únicos gdl (3 y 6) que, realmente, tiene el problema.

Estas matrices son (expresadas ya en ejes globales):

$$\mathsf{K11}_{12} = \begin{pmatrix} 50000 & -0 & -0 \\ -0 & 600 & -300 \\ -0 & -300 & 200 \end{pmatrix}$$

$$\mathsf{K11}_{13} = \begin{pmatrix} 600 & 0 & -300 \\ 0 & 50000 & 0 \\ -300 & 0 & 200 \end{pmatrix}$$

$$\mathsf{K21}_{12} = \begin{pmatrix} -5 \times 10^4 & 0 & 0 \\ 0 & 300 & 100 \\ 0 & 300 & 100 \end{pmatrix}$$

$$\mathsf{K22}_{12} = \begin{pmatrix} 50000 & -0 & 0 \\ -0 & 600 & 300 \\ 0 & 300 & 200 \end{pmatrix}$$

La matriz de rigidez reducida (una vez eliminadas filas y columnas de los gdl restringidos) resulta ser:

$$\mathsf{Kred} := \begin{pmatrix} \mathsf{K}_{3,3} & \mathsf{K}_{3,6} \\ \mathsf{K}_{6,3} & \mathsf{K}_{6,6} \end{pmatrix} \qquad \qquad \qquad \mathsf{Kred} = \begin{pmatrix} 400 & 100 \\ 100 & 200 \end{pmatrix}$$

El vector de fuerzas reducido es:

$$f := \begin{pmatrix} -0.5 \\ 0.25 \end{pmatrix}$$

Por tanto, los giros de los nudos 1 y 2 son (expresados en radianes):

$$d_1 = -1.786 \times 10^{-3}$$
 $d_2 = 2.143 \times 10^{-3}$

Respuesta al Apartado a): El nudo 1 no sufre ningún tipo de desplazamiento por tener la estructura dos ejes de antimetría ortogonales entré sí que se cruzan en dicho nudo, y sólo experimenta un giro de valor 1,786x10⁻³ radianes en sentido horario.

Respuesta del apartado b): El nudo 2 experimenta un giro de valor 2,143x10⁻³ radianes en sentido antihorario. El nudo 4 experimenta un giro idéntico al anterior por la antimetría del problema en relación con el eje vertical.

Las reacciones en el nudo 3 se calculan utilizando la expresión:

$${S'_{2}} = [K'_{21}] \cdot [T]^{T} {d_{1}} + [K'_{22}] \cdot [T]^{T} {d_{2}} + {r'_{2}^{e}}$$

por lo que resulta (en ejes locales):

$$S3_{13} := \text{Kprim21}_{13} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ d_1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 1.5 \\ -0.25 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 2.036 \\ -0.429 \end{pmatrix}$$

siendo:

$$\mathsf{Kprim21}_{13} = \begin{pmatrix} -5 \times 10^4 & 0 & 0 \\ 0 & -600 & -300 \\ 0 & 300 & 100 \end{pmatrix}$$

Respuesta del apartado c) (Nótese que el valor de las reacciones deben ser el doble que las calculadas en el problema):

Para el nudo 3:

Reacción según el eje X global: -4,072 kN

Reacción según el eje Y global nula

Momento de empotramiento horario de valor 0,858 kN.m

Para el nudo 5:

Reacción según el eje X global: 4,072 kN

Reacción según el eje Y global nula

Momento de empotramiento horario de valor 0,858 kN.m