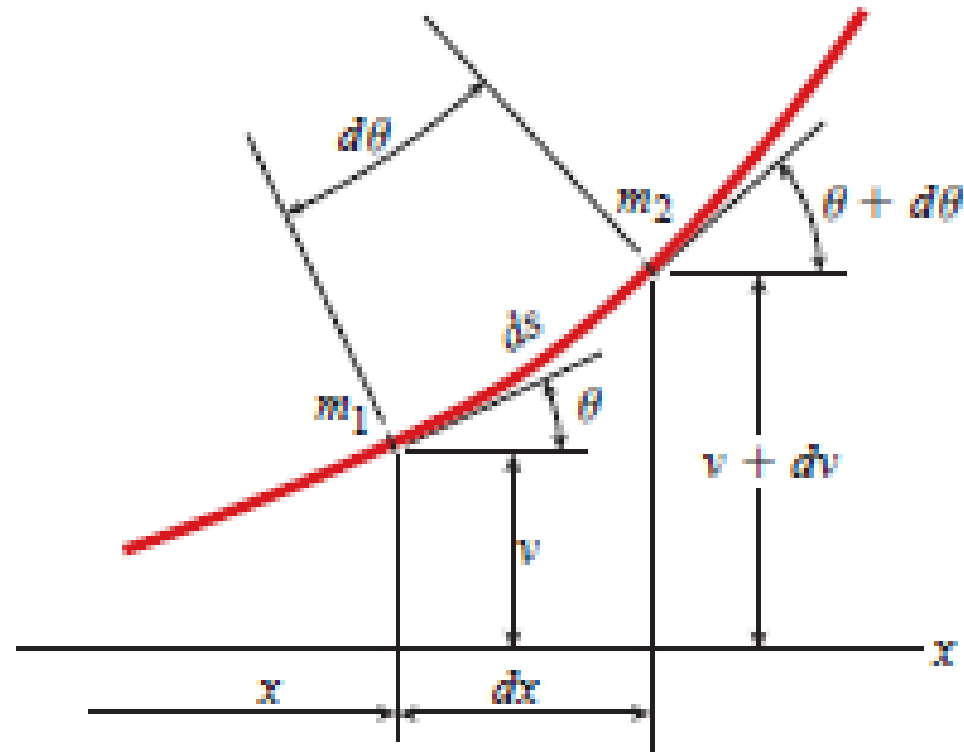
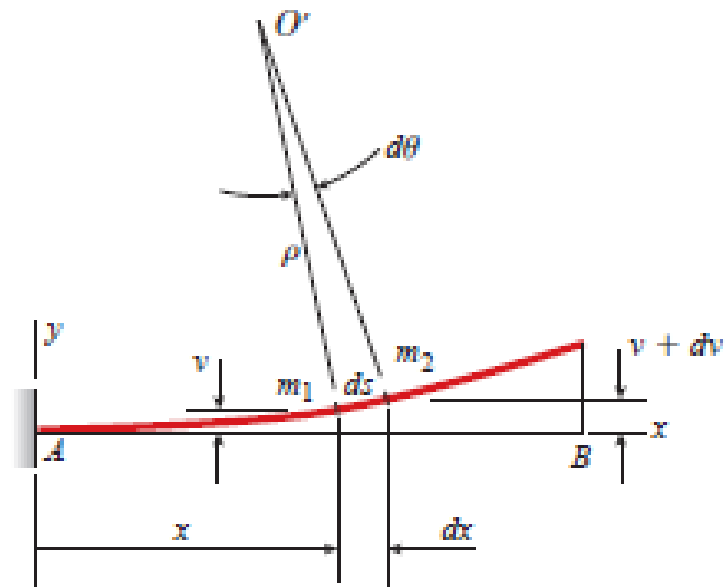


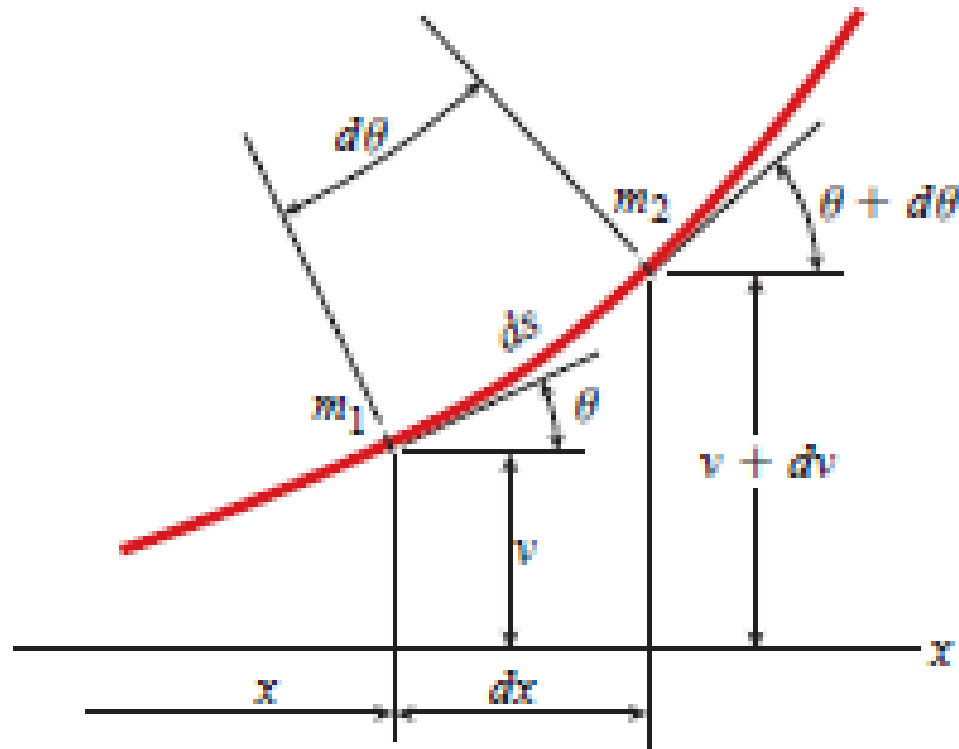
Teoría de vigas

3era Parte

Deflexiones (“Elástica”) de la viga



Deflexiones (“Elástica”) de la viga



$\kappa = 1/\rho$: *Curvatura*
 v : *desplazamiento perp. al eje*
 ϑ : *ángulo de giro*

$$\rho \, d\theta = ds$$

$$\kappa = \frac{1}{\rho} = \frac{d\theta}{ds}$$

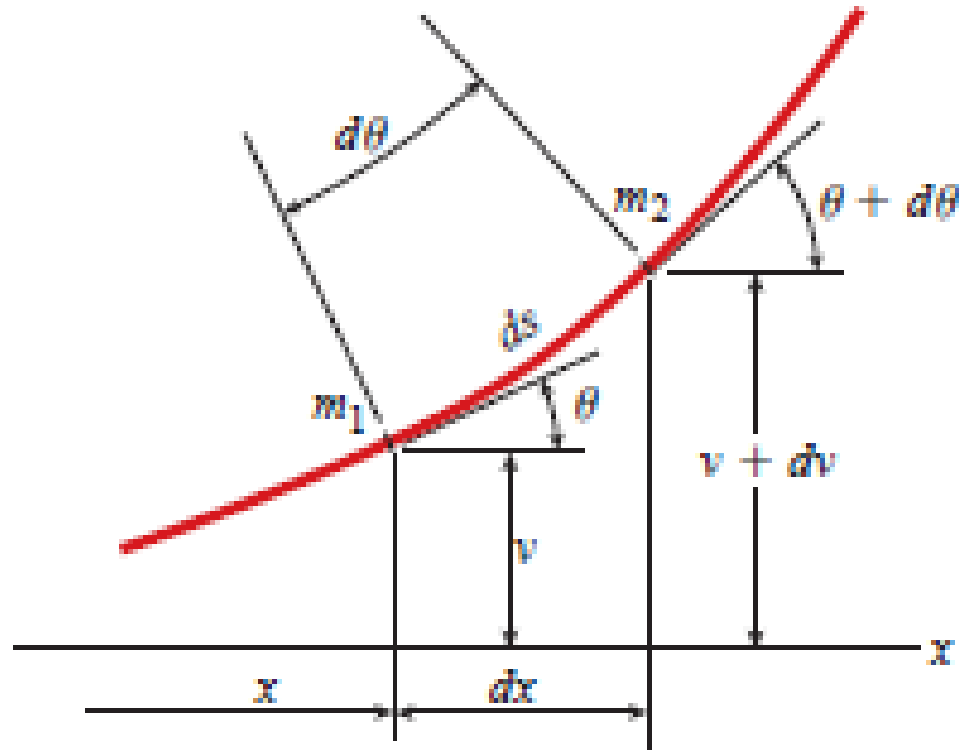
$$\kappa = \frac{1}{\rho} = \frac{d\theta}{dx}$$

Relación
momento-curvatura:

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{E.I}$$

Vamos a obtener **la relación entre desplazamientos, giros, y curvatura** para cada punto de la viga.

Deflexiones (“Elástica”) de la viga



$\kappa=1/\rho$: *Curvatura*
 v : *desplazamiento perp. al eje*
 ϑ : *ángulo de giro*

$$\kappa = \frac{1}{\rho} = \frac{d\theta}{dx}$$

$$\tan(\theta) = \frac{dv}{dx}$$

Pequeñas deformaciones: $\theta = \frac{dv}{dx}$

La relación entre desplazamientos, giros, y curvatura para cada punto de la viga:

$$\frac{1}{\rho} = \frac{d\theta}{dx} = \frac{d(dv/dx)}{dx} = \frac{d^2v}{dx^2}$$

Deflexiones (“Elástica”) de la viga

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{E.I}$$

$$\frac{1}{\rho} = \frac{d\theta}{dx} = \frac{d^2v}{dx^2}$$

Ecuación diferencial de la curva de deflexión (o ecuación de la elástica):

$$\frac{d^2v}{dx^2} = \frac{M}{EI}$$

Si conocemos la expresión de M/EI para todo x de la viga, podremos integrar dos veces la ecuación de la elástica, obteniendo una expresión de v con dos constantes de integración ($C1$ y $C2$).

En la práctica no haremos la integración analítica, salvo que sea estrictamente necesario.

Se disponen de varios métodos alternativos, de los cuales, en el curso veremos dos en detalle:

- Método de superposición.
- Viga análoga.

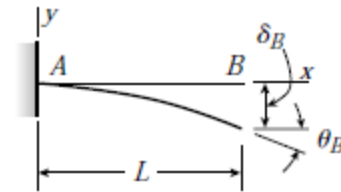
Método de superposición (1º) - Tabulación

Las deflexiones y giros en **vigas empotradas y vigas simplemente apoyadas** se encuentran resueltas y tabuladas para una serie habitual de configuraciones de carga. En el EVA, en el apéndice G del libro Gere, o en Internet, se pueden encontrar colecciones completas de casos.

En base a estas tablas, se pueden determinar los desplazamientos **en estos tipos de vigas** para **combinaciones de cargas** mediante el **principio de superposición**.

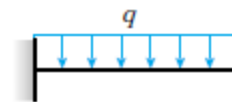
Ejemplos:

TABLE G-1 DEFLECTIONS AND SLOPES OF CANTILEVER BEAMS



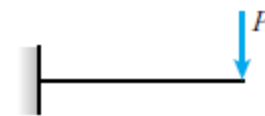
v = deflection in the y direction
 $v' = dv/dx$ = slope of the deflection curve
 $\delta_B = -v(L)$ = deflection at end B of the beam
 $\theta_B = -v'(L)$ = angle of rotation at end B of the beam

$EI = \text{constant}$



$$v = -\frac{qx^2}{24EI}(6L^2 - 4Lx + x^2) \quad v' = -\frac{qx}{6EI}(3L^2 - 3Lx + x^2)$$

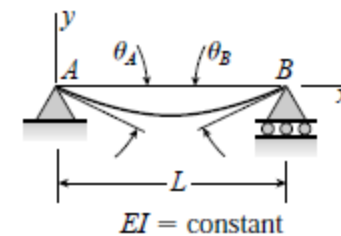
$$\delta_B = \frac{qL^4}{8EI} \quad \theta_B = \frac{qL^3}{6EI}$$



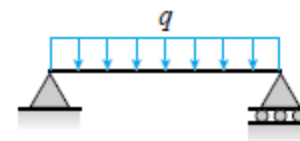
$$v = -\frac{Px^2}{6EI}(3L - x) \quad v' = -\frac{Px}{2EI}(2L - x)$$

$$\delta_B = \frac{PL^3}{3EI} \quad \theta_B = \frac{PL^2}{2EI}$$

TABLE G-2 DEFLECTIONS AND SLOPES OF SIMPLE BEAMS



v = deflection in the y direction
 $v' = dv/dx$ = slope of the deflection curve
 $\delta_C = -v(L/2)$ = deflection at midpoint C of the beam
 x_1 = distance from support A to point of maximum deflection
 $\delta_{\max} = -v_{\max}$ = maximum deflection
 $\theta_A = -v'(0)$ = angle of rotation at left-hand end of the beam
 $\theta_B = v'(L)$ = angle of rotation at right-hand end of the beam



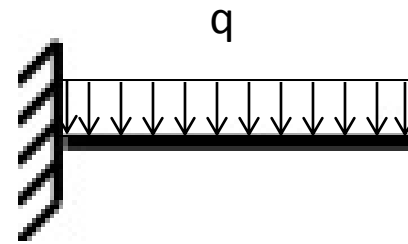
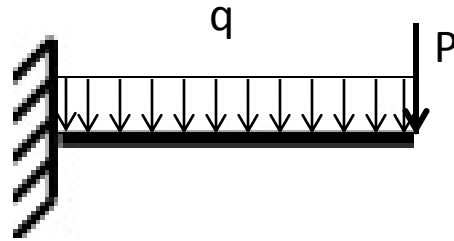
$$v = -\frac{qx}{24EI}(L^3 - 2Lx^2 + x^3)$$

$$v' = -\frac{q}{24EI}(L^3 - 6Lx^2 + 4x^3)$$

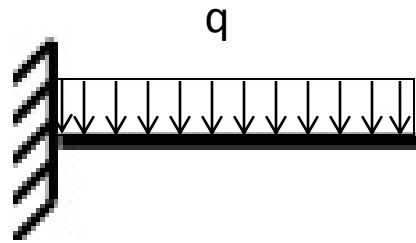
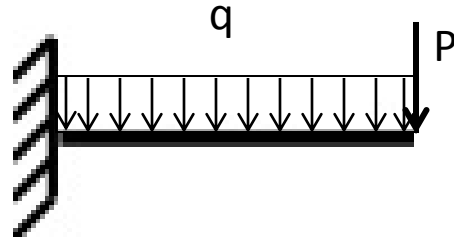
$$\delta_C = \delta_{\max} = \frac{5qL^4}{384EI} \quad \theta_A = \theta_B = \frac{qL^3}{24EI}$$

Ejemplo

Hallar el descenso y el giro en el extremo de la ménsula en función de EI .



Superposición



$$v(L) = \frac{q * L^4}{8EI} \downarrow$$

$$\theta(L) = \frac{q * L^3}{6EI}$$

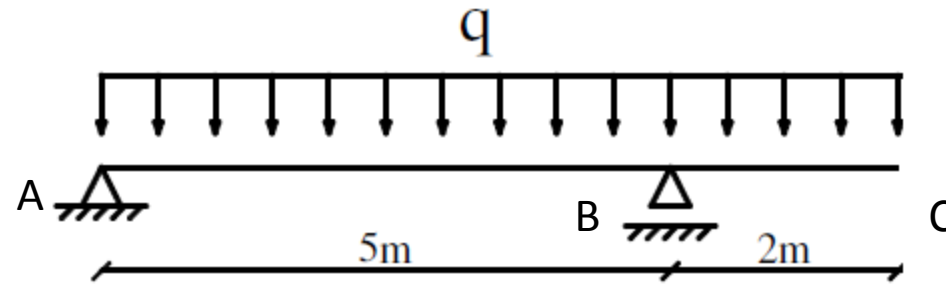
$$v(L) = \frac{P * L^3}{3EI} \downarrow$$

$$\theta(L) = \frac{P * L^2}{2EI}$$

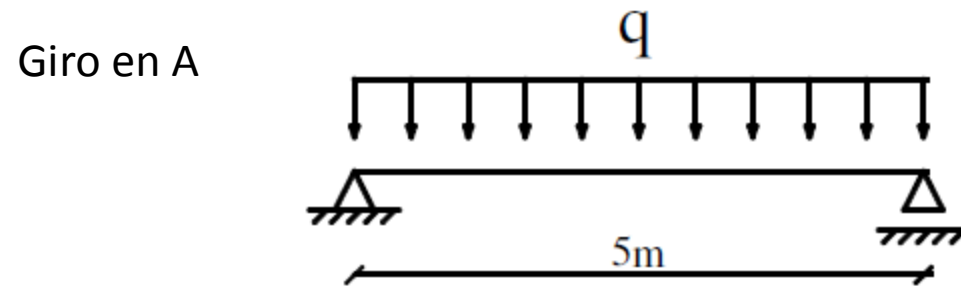
$$v(L) = \frac{q * L^4}{8EI} + \frac{P * L^3}{3EI}$$

$$\theta(L) = \frac{q * L^3}{6EI} + \frac{P * L^2}{2EI}$$

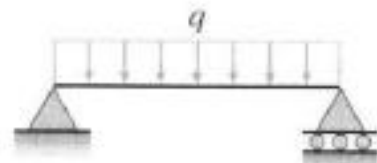
Método de superposición



Giro en A y flecha en C



Giro en A



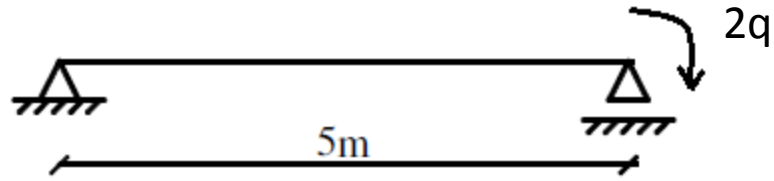
$$v = -\frac{qx}{24EI}(L^3 - 2Lx^2 + x^3)$$

$$v' = -\frac{q}{24EI}(L^3 - 6Lx^2 + 4x^3)$$

$$\delta_C = \delta_{\max} = \frac{5qL^4}{384EI} \quad \theta_A = \theta_B = \frac{qL^3}{24EI}$$

$$\theta_{1A} = q \cdot (5 \text{ m})^3 / (24EI)$$

horario



$$v = -\frac{M_0 x}{6LEI}(2L^2 - 3Lx + x^2) \quad v' = -\frac{M_0}{6LEI}(2L^2 - 6Lx + 3x^2)$$

$$\delta_c = \frac{M_0 L^2}{16EI} \quad \theta_A = \frac{M_0 L}{3EI} \quad \theta_B = \frac{M_0 L}{6EI}$$

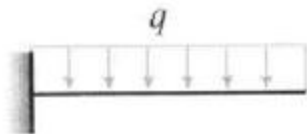
$$x_1 = L\left(1 - \frac{\sqrt{3}}{3}\right) \quad y \quad \delta_{\max} = \frac{M_0 L^2}{9\sqrt{3}EI}$$

$$\theta_{2A} = -2 \text{ m} \cdot q \cdot 1 \text{ m} \cdot 5 \text{ m} / (6EI) \quad \text{Antihorario}$$

$$\theta_{\text{ATOTAL}} = \theta_{1A} + \theta_{2A}$$

$$\theta_{\text{ATOTAL}} = q \cdot (5 \text{ m})^3 / (24EI) - 2 \text{ m} \cdot q \cdot 1 \text{ m} \cdot 5 \text{ m} / (6EI)$$

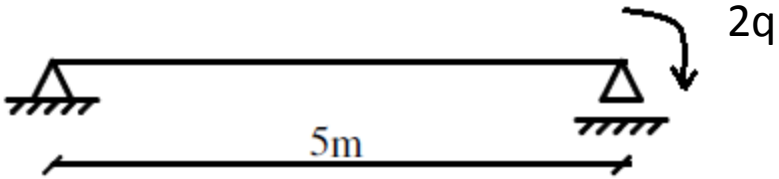
Deflexión en C



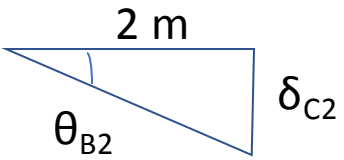
$$v = -\frac{qx^2}{24EI}(6L^2 - 4Lx + x^2) \quad v' = -\frac{qx}{6EI}(3L^2 - 3Lx + x^2)$$

$$\delta_B = \frac{qL^4}{8EI} \quad \theta_B = \frac{qL^3}{6EI}$$

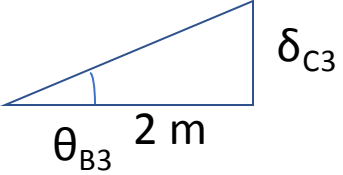
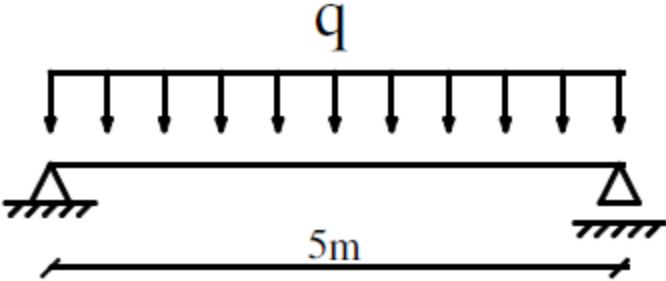
$$\delta_{C1} = q \cdot (5 \text{ m})^4 / (8EI) \quad \downarrow$$



$$\theta_{B2} = -2 \text{ m} \cdot q \cdot 1 \text{ m} \cdot 5 \text{ m} / (3EI)$$



$$\delta_{C2} = 2 \cdot (2 \text{ m} \cdot q \cdot 1 \text{ m} \cdot 5 \text{ m} / (3EI)) \quad \downarrow$$



$$\theta_{B3} = q \cdot (5 \text{ m})^3 / (24EI)$$

$$\delta_{C3} = -2 \cdot (q \cdot (5 \text{ m})^3 / (24EI)) \quad \uparrow$$

$$\delta_C = \delta_{C1} + \delta_{C2} + \delta_{C3}$$

Método de superposición (1º) - Tabulación

Las deflexiones y giros en **vigas empotradas** y **vigas simplemente apoyadas** se encuentran resueltas y tabuladas para una serie habitual de configuraciones de carga. En el EVA, en el apéndice G del libro Gere, o en Internet, se pueden encontrar colecciones completas de casos.

En base a estas tablas, se pueden determinar los desplazamientos en estos tipos de vigas para combinaciones de cargas mediante el principio de superposición.

¿Cómo se resuelven otros tipos de vigas?

Ejemplos:

TABLE G-1 DEFLECTIONS AND SLOPES OF CANTILEVER BEAMS

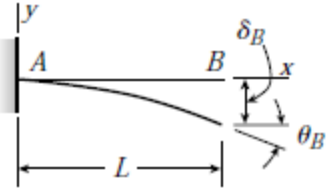
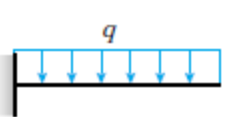
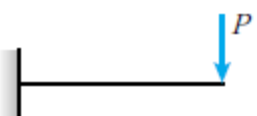
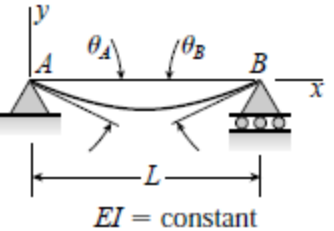
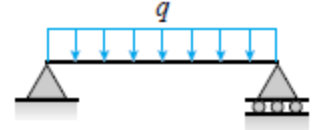
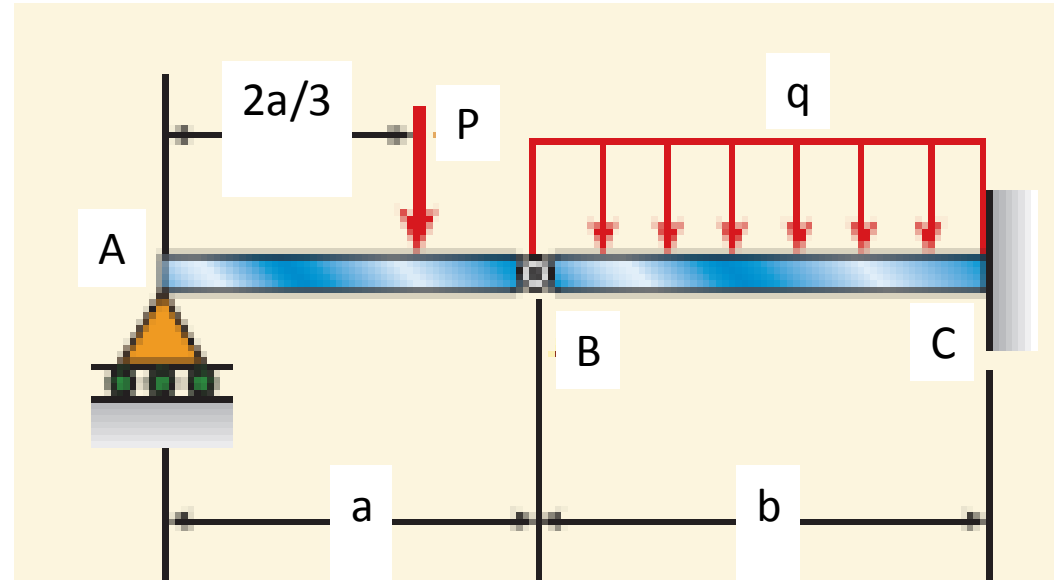
	v = deflection in the y direction $v' = dv/dx$ = slope of the deflection curve $\delta_B = -v(L)$ = deflection at end B of the beam $\theta_B = -v'(L)$ = angle of rotation at end B of the beam $EI = \text{constant}$
	$v = -\frac{qx^2}{24EI}(6L^2 - 4Lx + x^2)$ $v' = -\frac{qx}{6EI}(3L^2 - 3Lx + x^2)$ $\delta_B = \frac{qL^4}{8EI}$ $\theta_B = \frac{qL^3}{6EI}$
	$v = -\frac{Px^2}{6EI}(3L - x)$ $v' = -\frac{Px}{2EI}(2L - x)$ $\delta_B = \frac{PL^3}{3EI}$ $\theta_B = \frac{PL^2}{2EI}$

TABLE G-2 DEFLECTIONS AND SLOPES OF SIMPLE BEAMS

	v = deflection in the y direction $v' = dv/dx$ = slope of the deflection curve $\delta_C = -v(L/2)$ = deflection at midpoint C of the beam x_1 = distance from support A to point of maximum deflection $\delta_{\max} = -v_{\max}$ = maximum deflection $\theta_A = -v'(0)$ = angle of rotation at left-hand end of the beam $\theta_B = v'(L)$ = angle of rotation at right-hand end of the beam $EI = \text{constant}$
	$v = -\frac{qx}{24EI}(L^3 - 2Lx^2 + x^3)$ $v' = -\frac{q}{24EI}(L^3 - 6Lx^2 + 4x^3)$ $\delta_C = \delta_{\max} = \frac{5qL^4}{384EI}$ $\theta_A = \theta_B = \frac{qL^3}{24EI}$

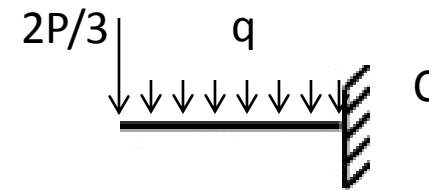
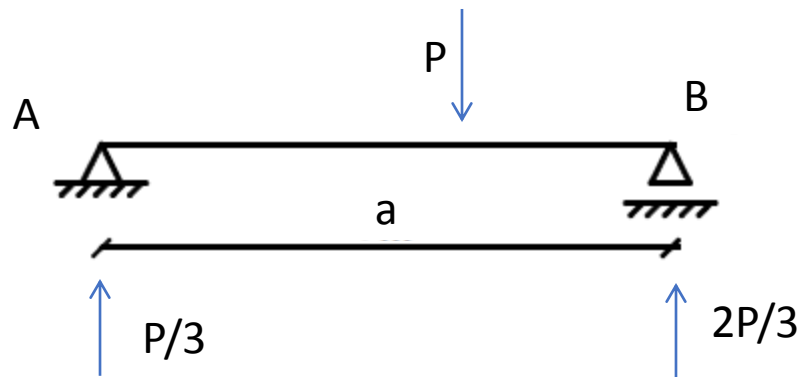
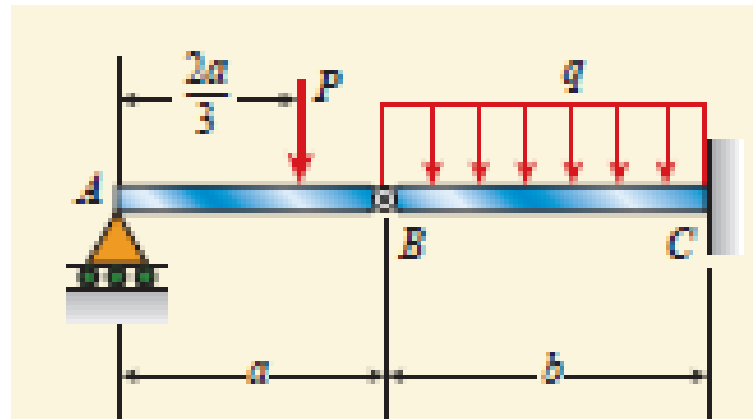
Ejemplo de giros y deflexiones



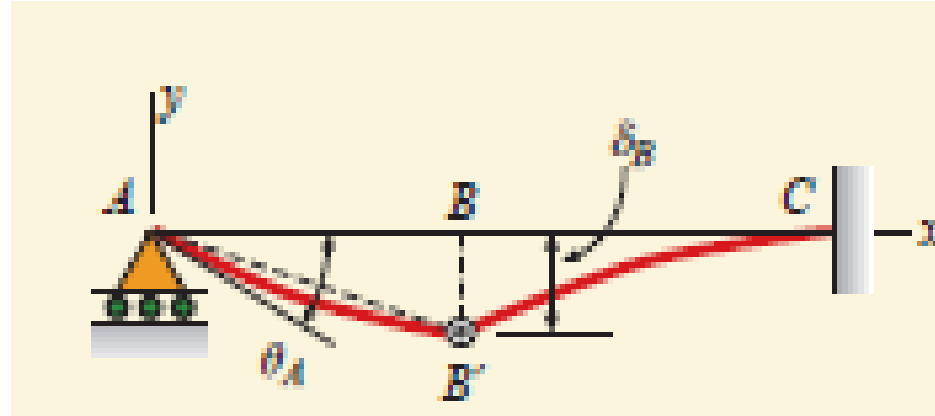
- Deflexión o flecha en B

- Giro en A

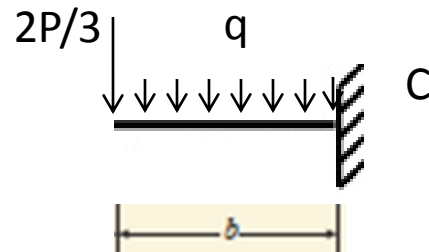
Ejemplo de giros y deflexiones



Ejemplo de giros y deflexiones

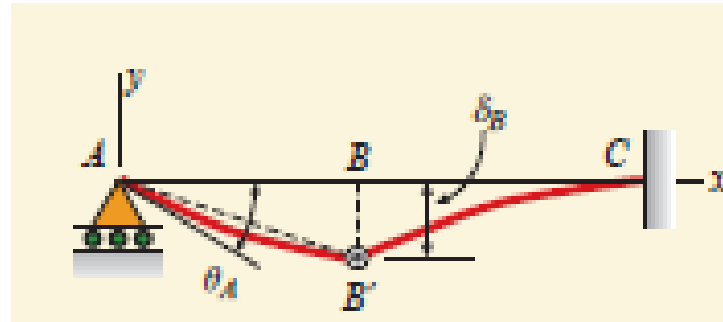


- Flecha en B



$$\delta_B = \frac{qb^4}{8EI} + \frac{2Pb^3}{9EI}$$

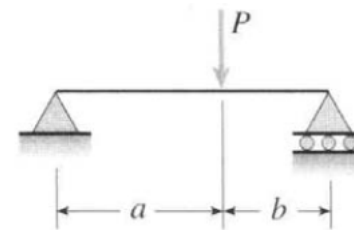
Ejemplo de giros y deflexiones



$$\delta_B = \frac{qb^4}{8EI} + \frac{2Pb^3}{9EI}$$

$$(\theta_A)_1 = \frac{qb^4}{8aEI} + \frac{2Pb^3}{9aEI}$$

$$(\theta_A)_2 = \frac{P\left(\frac{2a}{3}\right)\left(\frac{a}{3}\right)\left(a + \frac{a}{3}\right)}{6aEI} = \frac{4Pa^2}{81EI}$$



$$\theta_A = \frac{Pab(L+b)}{6LEI}$$

$$\theta_A = (\theta_A)_1 + (\theta_A)_2 = \frac{qb^4}{8aEI} + \frac{2Pb^3}{9aEI} + \frac{4Pa^2}{81EI}$$

Viga análoga

$$\frac{d^2 v}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI} \quad \frac{dv}{dx} = \frac{\theta(x)}{EI}$$

$$\frac{d^4 v}{dx^4} = \frac{-q}{EI} \quad \frac{d^3 v}{dx^3} = \frac{V(x)}{EI}$$

Viga análoga (Analogía de Mohr)

**Teorema Fundamental
de Vigas:**

$$-q = \frac{dV}{dx} = \frac{d^2M}{dx^2} \quad \longleftrightarrow$$

**Ecuación de
la elástica:**

$$\frac{M}{EI} = \frac{d\theta}{dx} = \frac{d^2v}{dx^2}$$

Las ecuaciones diferenciales de la curva de deflexión son análogas a las ecuaciones fundamentales de la viga, en el sentido en que en ambas aparecen tres términos, ($\mathbf{M/EI}$, θ , \mathbf{v}) y (\mathbf{q} , \mathbf{V} , \mathbf{M}) respectivamente, relacionados mediante la primera y segunda derivada.

“viga análoga”















$$\frac{M}{EI} \longleftrightarrow -\bar{q} \quad \theta \longleftrightarrow \bar{V} \quad y \longleftrightarrow \bar{M}$$

El método consiste en crear una viga que es cargada con una carga análoga \mathbf{q} , equivalente a los valores de $\mathbf{M/EI}$ de nuestra viga real, y con condiciones de borde en \mathbf{V} y \mathbf{M} , que reflejen las condiciones de borde de θ y \mathbf{v} de la viga real.

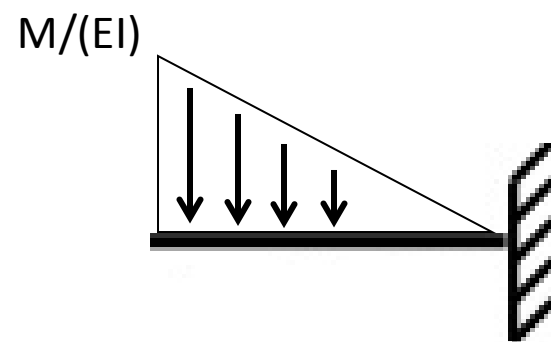
$$\frac{M}{EI} \leftrightarrow -\bar{q}$$

$$\theta \leftrightarrow \bar{V}$$

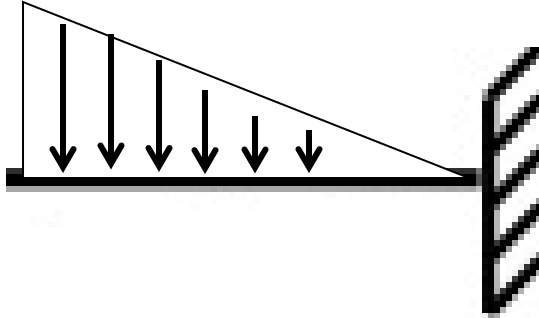
$$v \leftrightarrow \bar{M}$$

Viga real		Viga conjugada	
θ $\Delta = 0$	 Apoyo fijo	V $M = 0$	 Apoyo fijo
θ $\Delta = 0$	 Apoyo deslizante	V $M = 0$	 Apoyo deslizante
$\theta = 0$ $\Delta = 0$	 Empotramiento	$V = 0$ $M = 0$	 Libre
θ Δ	 Libre	V M	 Empotramiento
θ $\Delta = 0$	 Apoyo fijo	V $M = 0$	 Articulación
θ $\Delta = 0$	 Apoyo deslizante	V $M = 0$	 Articulación
θ Δ	 Articulación	V M	 Apoyo deslizante

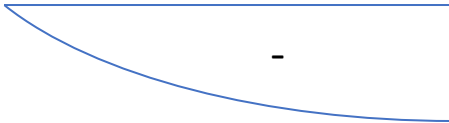
Ejemplo



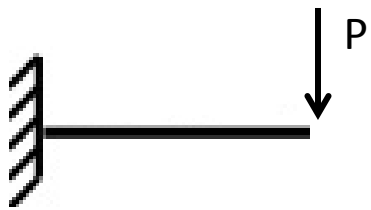
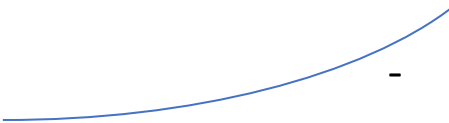
Viga Análoga



$\theta = V^*$



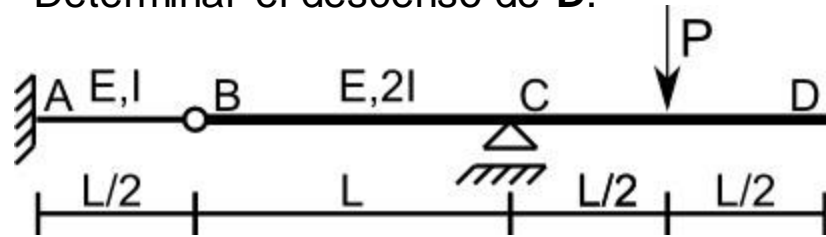
$v = M^*$



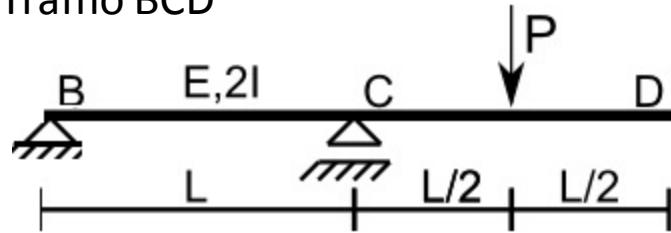
Viga análoga (Analogía de Mohr)

Ejemplo con otras condiciones de borde.

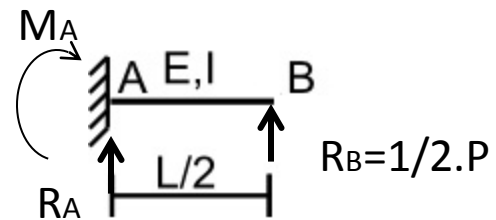
Determinar el descenso de D.



Tramo BCD



Tramo AB



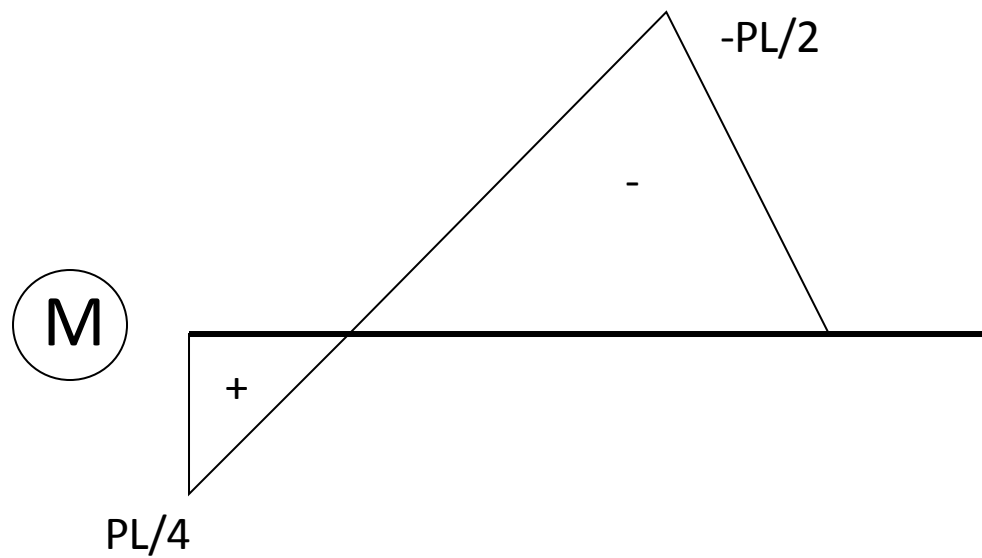
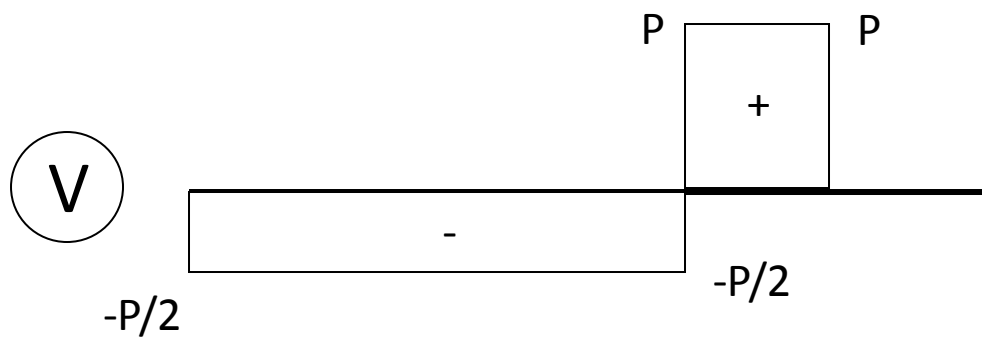
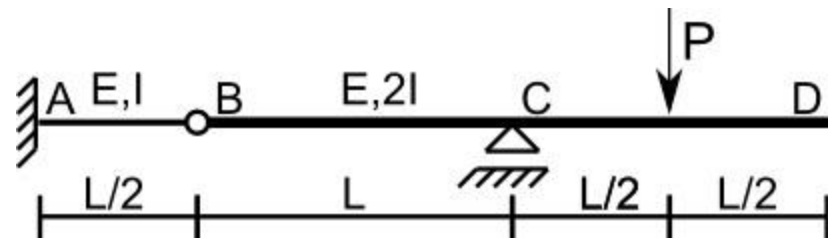
$$\frac{M}{EI} \leftrightarrow -\bar{q}; \quad \theta \leftrightarrow \bar{V}; \quad v \leftrightarrow \bar{M}$$

Tramo BCD Suma (F) = 0 $\rightarrow R_B + R_C = P$

Suma (M_B) = 0 $\rightarrow L \cdot R_C - 3/2 L \cdot P = 0 \rightarrow R_C = 3/2 \cdot P \rightarrow R_B = -1/2 \cdot P$

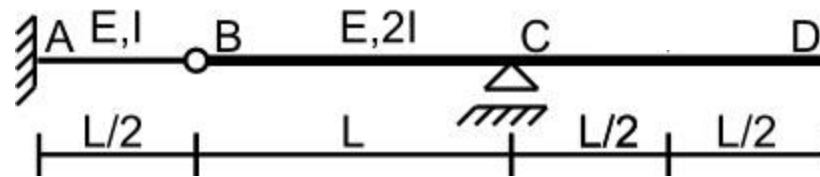
Tramo AB Suma (F) = 0 $\rightarrow 1/2 \cdot P + R_A = 0 \rightarrow R_A = -1/2 \cdot P$

Suma (M_A) = 0 $\rightarrow M_A - L/2 \cdot P/2 = 0 \rightarrow M_A = P \cdot L/4$

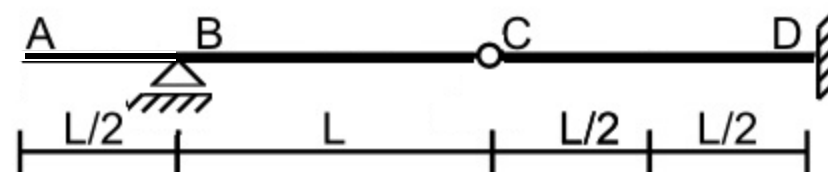


Viga análoga: vínculos

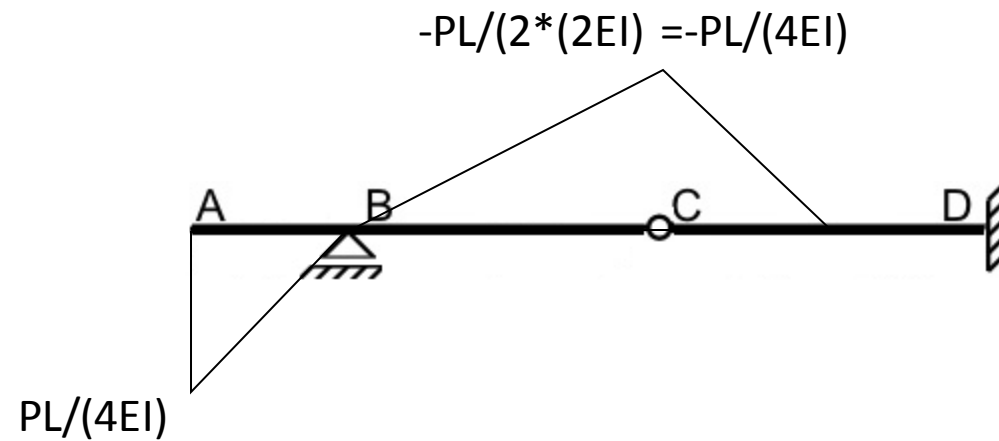
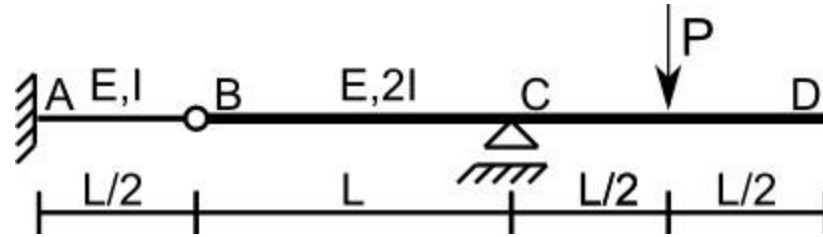
Viga original



Viga análoga



Carga



$$\frac{M}{EI} \leftrightarrow -\bar{q}; \quad \theta \leftrightarrow \bar{V}; \quad v \leftrightarrow \bar{M}$$