## TERCERA FAMILIA de ESTRUCTURAS: ESTRUCTURAS FLEXADAS

3. DIMENSIONADO POR MOMENTO FLECTOR.

## **DIMENSIONADO:**

- DEFINIDO UN MATERIAL (ACERO, MADERA, ETC.)
- ELEGIDA UNA FORMA DE LA SECCIÓN RECTANGULAR, DE PERFILERÍA NORMAL DE ACERO, ETC)

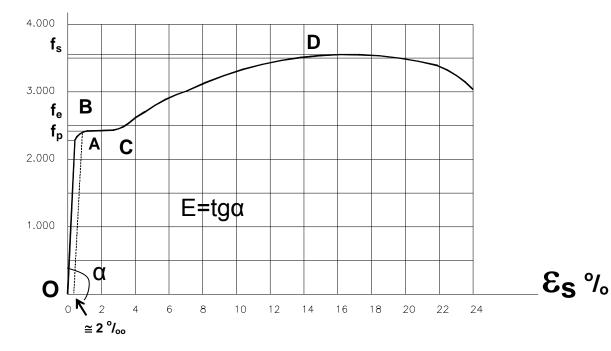
DETERMINAR LAS DIMENSIONES MÍNIMAS DE MODO QUE EN NINGÚN PUNTO DE LA PIEZA SE SUPERE LA TENSIÓN DE DIMENSIONADO.

# DIMENSIONADO EN FLEXIÓN SIMPLE Para el Momento flector

Se trata de vincular las solicitaciones, (fácilmente calculables a partir del análisis de las piezas), con las deformaciones y hallar las tensiones correspondientes, mediante la relación tensión-deformación

#### Gráfico de tensiones-deformaciones del acero común

## $\sigma_s$ daN/cm<sup>2</sup>



- Para cada deformación existe un valor de tensión
- Cada valor de tensión se corresponde con una deformación

#### **ACERO COMÚN**

$$E=rac{\sigma}{\mathcal{E}}$$
 Módulo de ó Módulo de Young Elasticidad

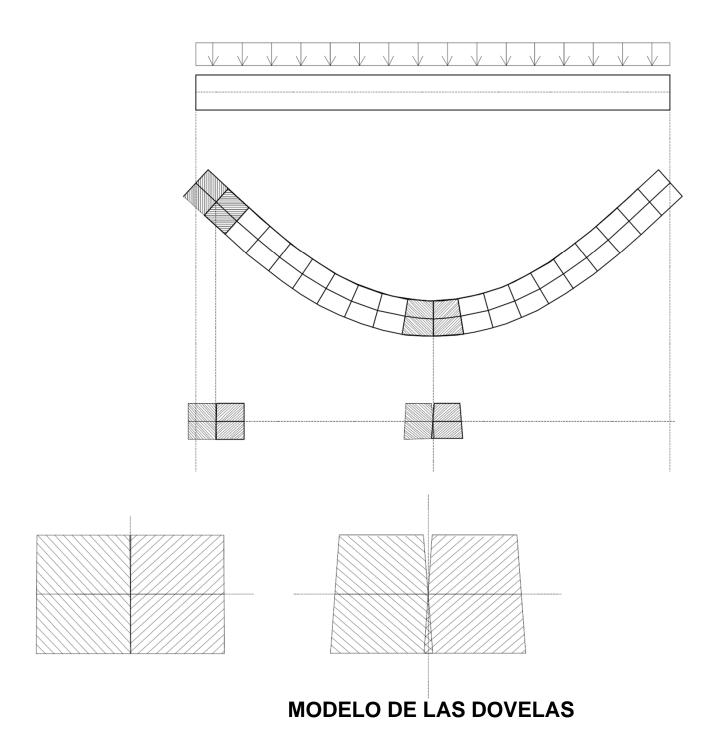
$$\mathcal{E} = rac{\Delta l}{l}$$
 Deformación unitaria

Cuando en una sección la distribución de las tensiones es uniforme, se puede plantear:

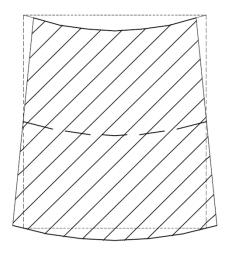
$$Tensi\'on = rac{Fuerza}{\acute{A}rea}$$

Por lo tanto, también:

$$Fuerza = Tensi\'on$$
. Área



En flexión las dovelas se deforman acortándose las fibras de un lado y alargándose las del lado opuesto, permaneciendo las centrales sin deformación

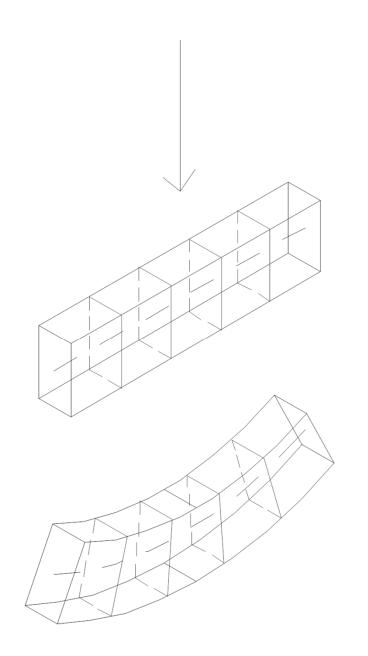


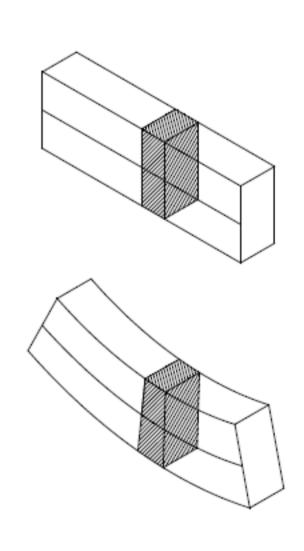
La deformación se expresa por acortamientos y alargamientos, lo que equivale a decir que existen esfuerzos de compresión y de tracción

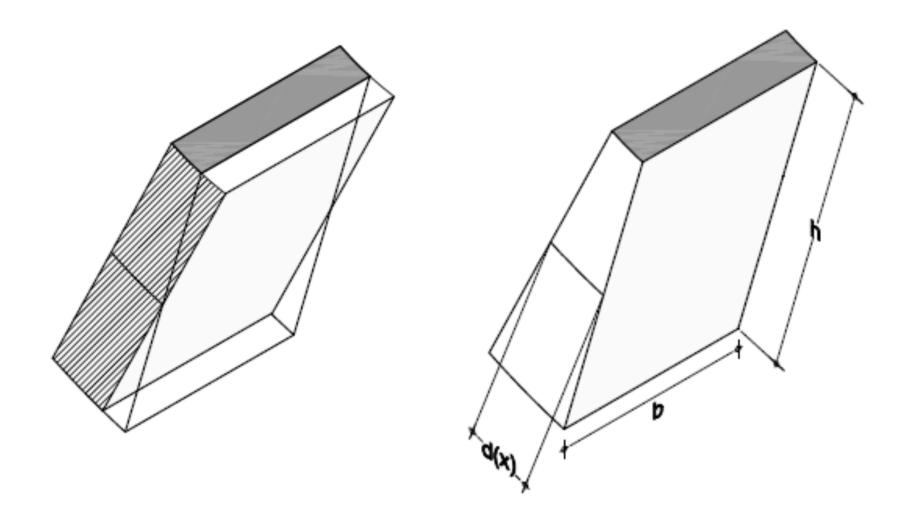
## Relación entre deformaciones y curvatura

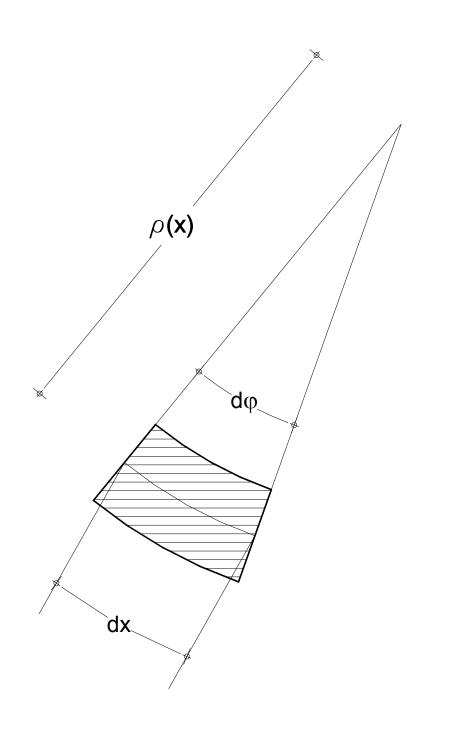
$$M(x) = cte. K(x)$$

$$M(x) = E.I_x. K(x)$$

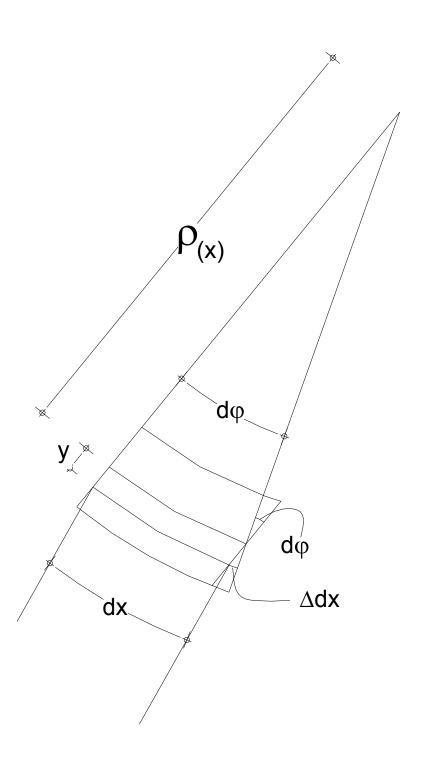


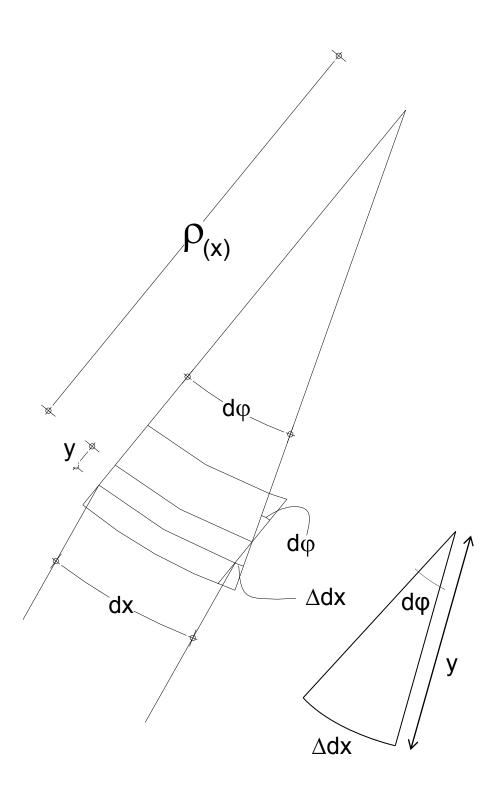


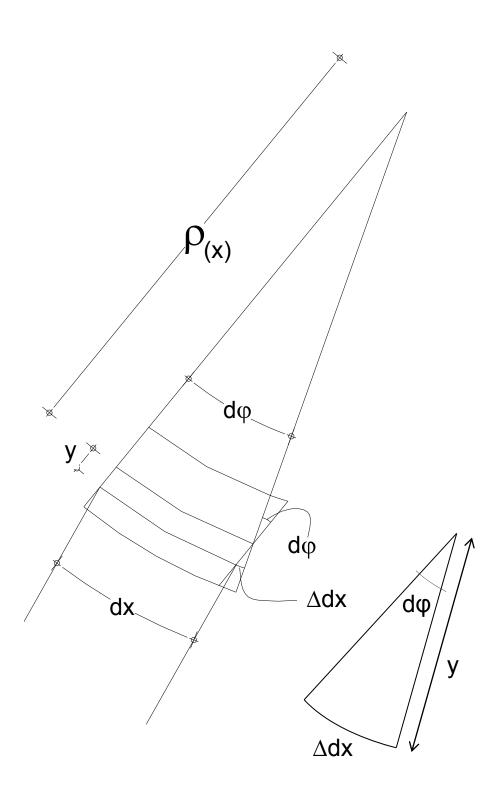




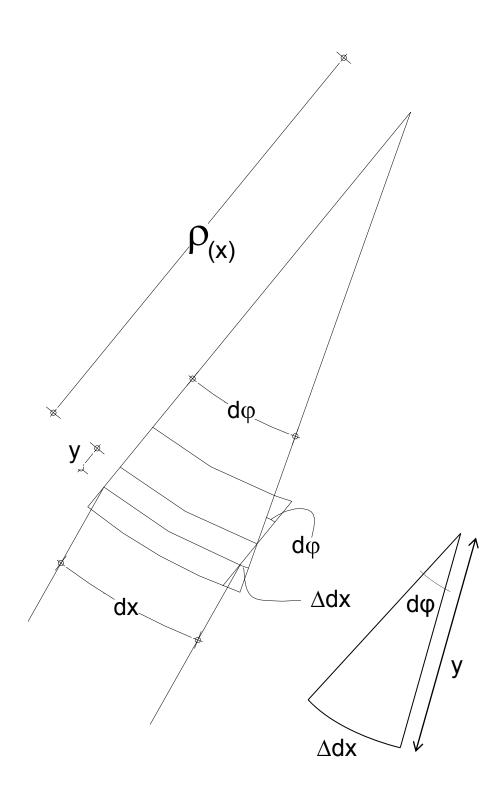
$$\frac{1}{\rho_x} = K$$







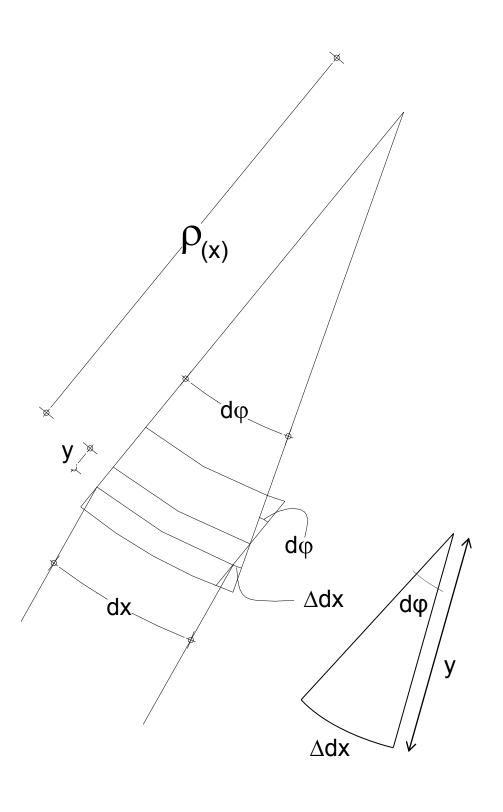
$$\frac{\Delta dx}{dx} = \frac{y}{\rho_x}$$



$$\frac{\Delta dx}{dx} = \frac{y}{\rho_x}$$

Recordar:

$$\frac{\Delta dx}{dx} = \varepsilon \qquad \frac{1}{\rho_x} = K$$

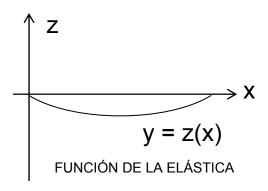


$$\frac{\Delta dx}{dx} = \frac{y}{\rho_x}$$

## Recordar:

$$\frac{\Delta dx}{dx} = \varepsilon \qquad \frac{1}{\rho_x} = K$$

$$\varepsilon = K \cdot y$$



$$K = \frac{z''(x)}{(1-z'(x))^{\frac{3}{2}}}$$
 tiende a 1

Dada la mínima curvatura que tienen las piezas flexadas, se admite:

$$K \cong z''(x)$$

O sea, que la función que representa la curvatura para cada valor de x, equivale a la función de la derivada segunda de la función que representa a la elástica o deformada.

Por lo que :

$$\varepsilon = y \cdot K(x)$$

De la definición del módulo de Elasticidad:

$$E = \frac{\sigma}{\mathcal{E}}$$

Se deduce que:  $\sigma = E \cdot \varepsilon$ 

Por lo que:

$$\sigma = E \cdot y \cdot K(x)$$

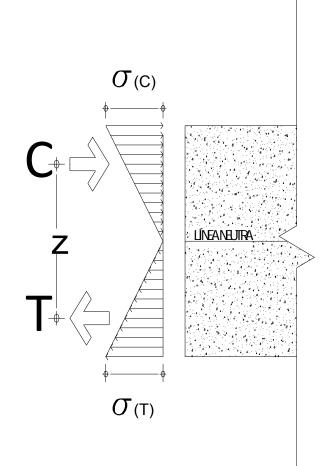
$$K \cong z''(x)$$

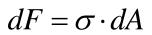
En definitiva:

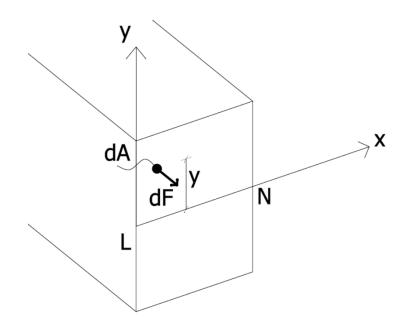
$$\sigma = E \cdot y \cdot z''(x)$$

- •La tensión depende de *E*, lo que resulta evidente, ya que cuanto mayor sea el módulo de elasticidad más tensión habrá que ejercer para lograr una deformación.
- •La tensión aumenta a medida que se consideran fibras que se van alejando de la línea neutra, lo que también resulta evidente, ya que coincide con el aumento de la deformación (más alargamiento o más acortamiento)
- •La tensión aumenta con la curvatura, lo que también resulta claro a partir de la experiencia (para romper un elemento hay que curvarlo cada vez más)

#### VINCULACIÓN DE TENSIONES CON DEFORMACIONES

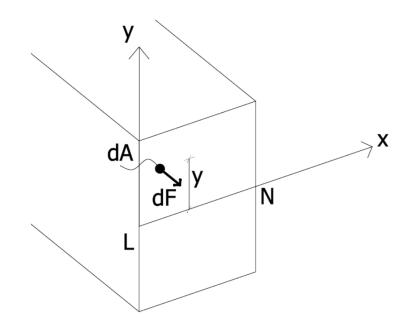






$$dF = \sigma \cdot dA$$

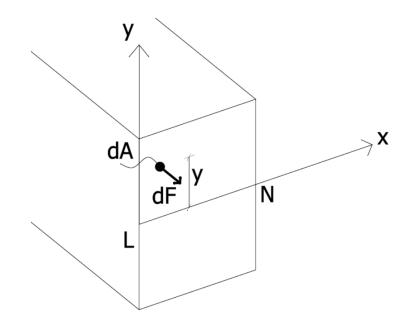
$$Mf = M_{\rm int} = \int_{\acute{a}rea} dF \cdot y$$



$$dF = \sigma \cdot dA$$

$$Mf = M_{\text{int}} = \int_{\acute{a}rea} dF \cdot y$$

$$Mf = M_{\text{int}} = \int_{\text{área}} \sigma \cdot dA \cdot y$$

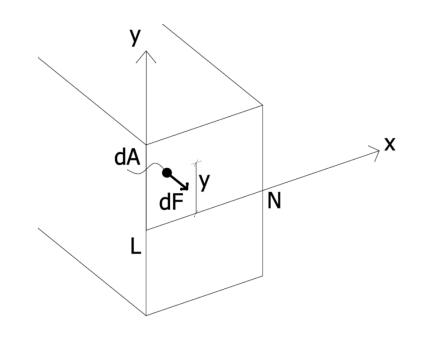


$$dF = \sigma \cdot dA$$

$$Mf = M_{\text{int}} = \int_{\acute{a}rea} dF \cdot y$$

$$Mf = M_{int} = \int_{\acute{a}rea} \sigma \cdot dA \cdot y$$

dado que: 
$$\sigma = E \cdot y \cdot K(x)$$



resulta: 
$$Mf = \int_{\text{area}} E \cdot y \cdot K(x) \cdot dA \cdot y$$

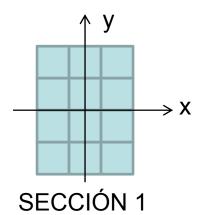
sacando constantes: 
$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\acute{a}rea} dA \cdot y^2$$

$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{área}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\acute{a}rea} dA \cdot y^{2}$$

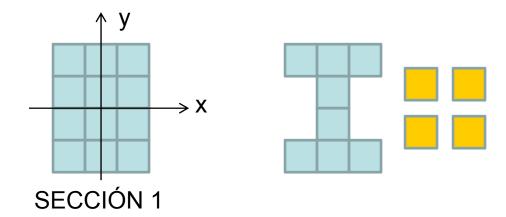
$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{area}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{área}} dA \cdot y^{2}$$



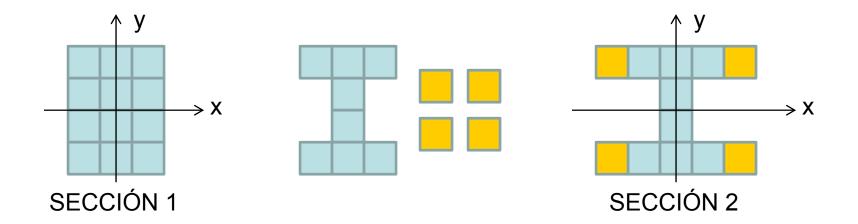
$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\acute{a}rea} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{área}} dA \cdot y^{2}$$



$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{drea}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{area}} dA \cdot y^{2}$$

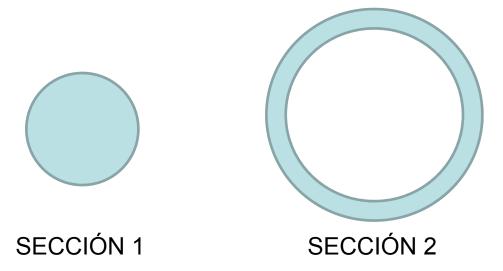


ÁREA DE LA SECCIÓN 1 = ÁREA DE LA SECCIÓN 2

 $I_x$  DE LA SECCIÓN 1 <  $I_x$  DE LA SECCIÓN 2

$$Mf = K(x) \cdot E \int_{drea} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{área}} dA \cdot y^{2}$$



ÁREA DE LA SECCIÓN 1 = ÁREA DE LA SECCIÓN 2 I DE LA SECCIÓN 1 < I DE LA SECCIÓN 2

$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{area}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{area}} dA \cdot y^{2}$$

Por lo tanto: 
$$Mf = K(x) \cdot E \cdot I_x \longrightarrow K(x) = \frac{Mf}{E \cdot I_x}$$

$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{area}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\acute{a}rea} dA \cdot y^{2}$$

Por lo tanto: 
$$Mf = K(x) \cdot E \cdot I_x \longrightarrow K(x) = \frac{Mf}{E \cdot I_x}$$

dado que: 
$$\sigma = E \cdot y \cdot K(x)$$
  $\longrightarrow$   $K(x) = \frac{\sigma}{E \cdot y}$ 

$$Mf = K(x) \cdot E \int_{\text{area}} dA \cdot y^2$$

$$I_{x} = \int_{\text{área}} dA \cdot y^{2}$$

Por lo tanto: 
$$Mf = K(x) \cdot E \cdot I_x \longrightarrow K(x) = \frac{Mf}{E \cdot I_x}$$

dado que: 
$$\sigma = E \cdot y \cdot K(x)$$
  $\longrightarrow$   $K(x) = \frac{\sigma}{E \cdot y}$ 

Resulta: 
$$\frac{Mf}{E \cdot I_x} = \frac{\sigma}{E \cdot y} \longrightarrow Mf = \frac{\sigma \cdot I_x}{y}$$

$$\sigma = \frac{Mf \cdot y}{I_x}$$

VINCULACIÓN DE TENSIONES CON SOLICITACIONES

$$\sigma = \frac{Mf \cdot y}{I_x}$$

Y, definiendo: 
$$w_{res} = \frac{I_x}{y}$$

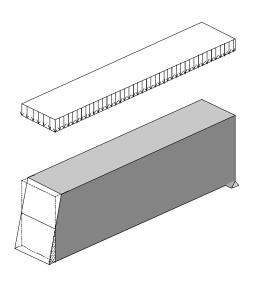
### Resulta:

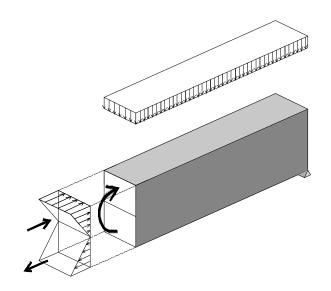
$$\sigma_{m\acute{a}x} = rac{Mf}{w_{res}}$$

$$= \frac{Mf}{w_{res}} \quad \text{o:} \quad \left| f_{d \geq \sigma_{max}} = \frac{Mf}{w_{res}} \right| \quad \text{entonces:}$$

$$w_{res} = \frac{Mf}{fd}$$

Este último valor de utilidad práctica para el **DIMENSIONADO** 





Deformación por momento flector

Estado tensional por momento flector

$$f_{d} \geq \sigma_{m\acute{a}x} = rac{Mf}{w_{res}}$$

## EJEMPLO PRÁCTICO

