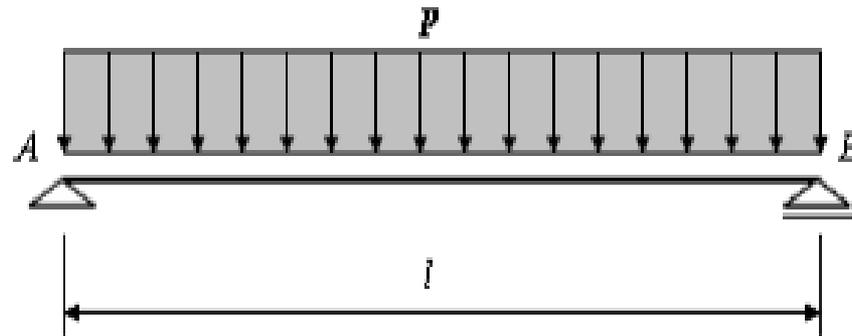
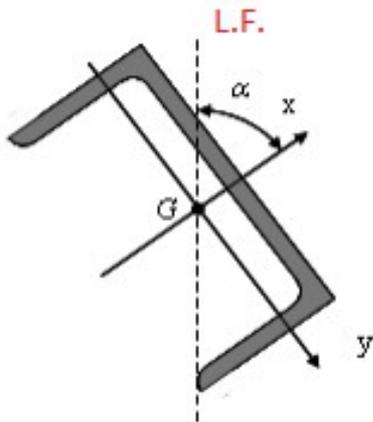
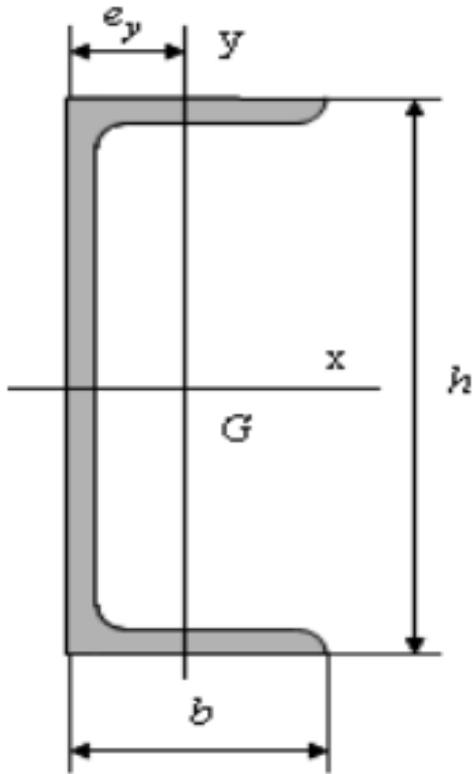


Ejercicio ejemplo de Flexión Simple Oblicua

1.- Analíticamente, hallar la posición del eje neutro y el diagrama de tensiones normales para la sección ubicada a la mitad de la luz de la barra UPN simplemente apoyada de la figura, cuyos datos se tabulan:



p	l	α	Perfil	σ_{adm}
kN/m	m	$^\circ$	UPN	kN/cm^2
15	2,0	80	160	16,0



Datos del perfil UPN

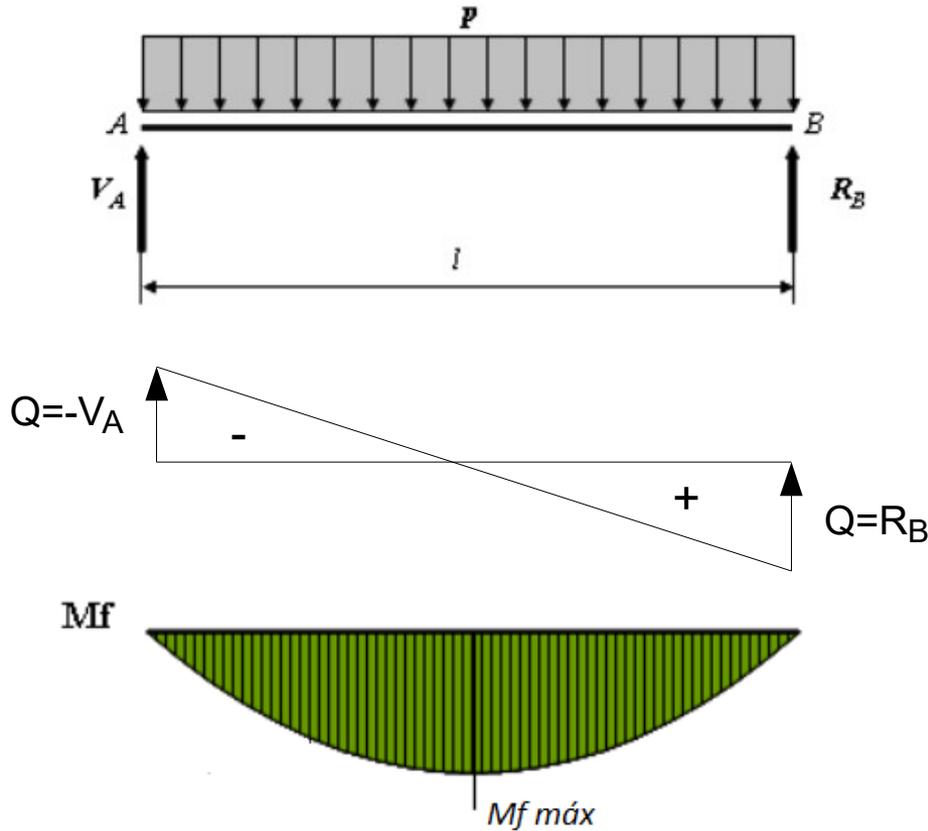
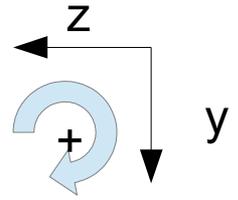
Recordar que son todos datos respecto de los ejes principales "x" e "y" tabulados

UPN	h mm	b mm	F cm ²	Jx cm ⁴	Jy cm ⁴	ey cm
160	160	65	24	925	85,3	1,84

Lo primero será hallar el Momento flexor a la mitad de la luz.

Allí será el Momento máximo.

Para verlo dibujamos los diagramas de esfuerzos característicos a partir del DCLE:



$$V_A = R_B = R_{te}/2 = p \cdot l/2 = 15 \text{ KN}$$

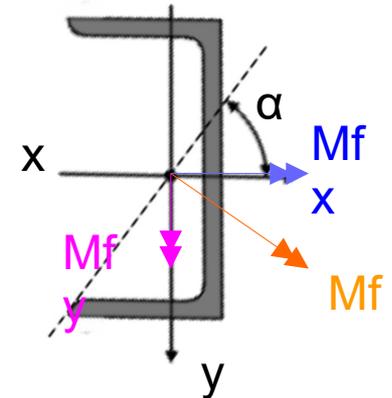
$$Mf_{max} = p \cdot l^2/8 = 7,5 \text{ KNm} = 750 \text{ KNcm}$$

$$Mf_x = +Mf \cdot \sin(\alpha)$$

$$Mf_y = +Mf \cdot \cos(\alpha)$$

$$Mf_x = 738,6 \text{ KNcm}$$

$$Mf_y = 130,2 \text{ KNcm}$$



Calculamos la Flexión Oblicua como superposición de 2 Flexiones Normales (en ejes x e y)

Teniendo en cuenta que la tensión en el eje neutro es = 0 y, considerando el principio de superposición de efectos, tomamos la F.O. como suma de 2 F.N.:

$$\sigma_{z(x \ y \ z)} = \frac{Mf_{x(z)}}{J_x} \cdot y - \frac{Mf_{y(z)}}{J_y} \cdot x = 0$$

$$\sigma_{z(x \ y \ z)} = \frac{Mf_{(z)} \cdot \sin(\alpha)}{J_x} \cdot y - \frac{Mf_{(z)} \cdot \cos(\alpha)}{J_y} \cdot x = 0$$

Llegamos a la siguiente ecuación de una recta, sin término independiente (o sea que el eje neutro, tal y como desarrollamos en la teoría, es baricéntrico – pasa por el origen de coordenadas):

$$y = \frac{1}{\tan(\alpha)} \cdot \frac{J_x}{J_y} \cdot x$$

La posición del eje neutro es idéntica para todas las secciones.
Reemplazando valores obtenemos la posición del eje neutro:

$$y = 1,91 x$$

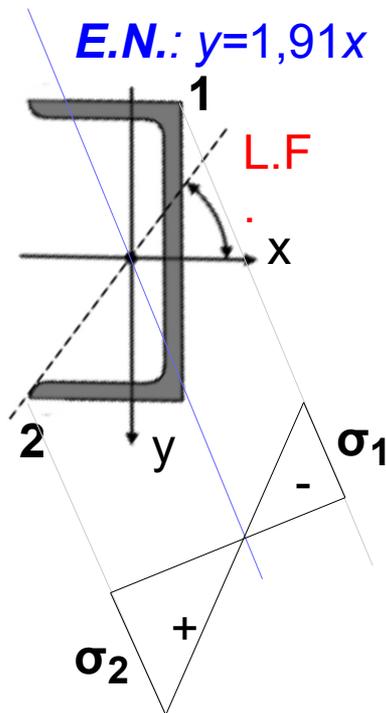
Para poder dibujar los diagramas de tensiones debemos calcular las tensiones máximas generadas:

Los límites de la sección son:

$$-\frac{h}{2} \leq y \leq \frac{h}{2}$$

$$-(b - e_y) \leq x \leq e_y$$

Podremos escribir las ecuaciones para los puntos donde las tensiones alcanzan los mayores módulos (tanto positivos o tracción [2], como negativos o compresión [1])



Tensión normal en el punto 1 de máxima compresión:

$$\sigma_{z\max}^c = \frac{Mf_{x(z)}}{J_x} \cdot \left(-\frac{h}{2}\right) - \frac{Mf_{y(z)}}{J_y} \cdot e_y = -Mf \cdot \left[\frac{\sin(\alpha)}{J_x} \cdot \frac{h}{2} + \frac{\cos(\alpha)}{J_y} \cdot e_y \right]$$

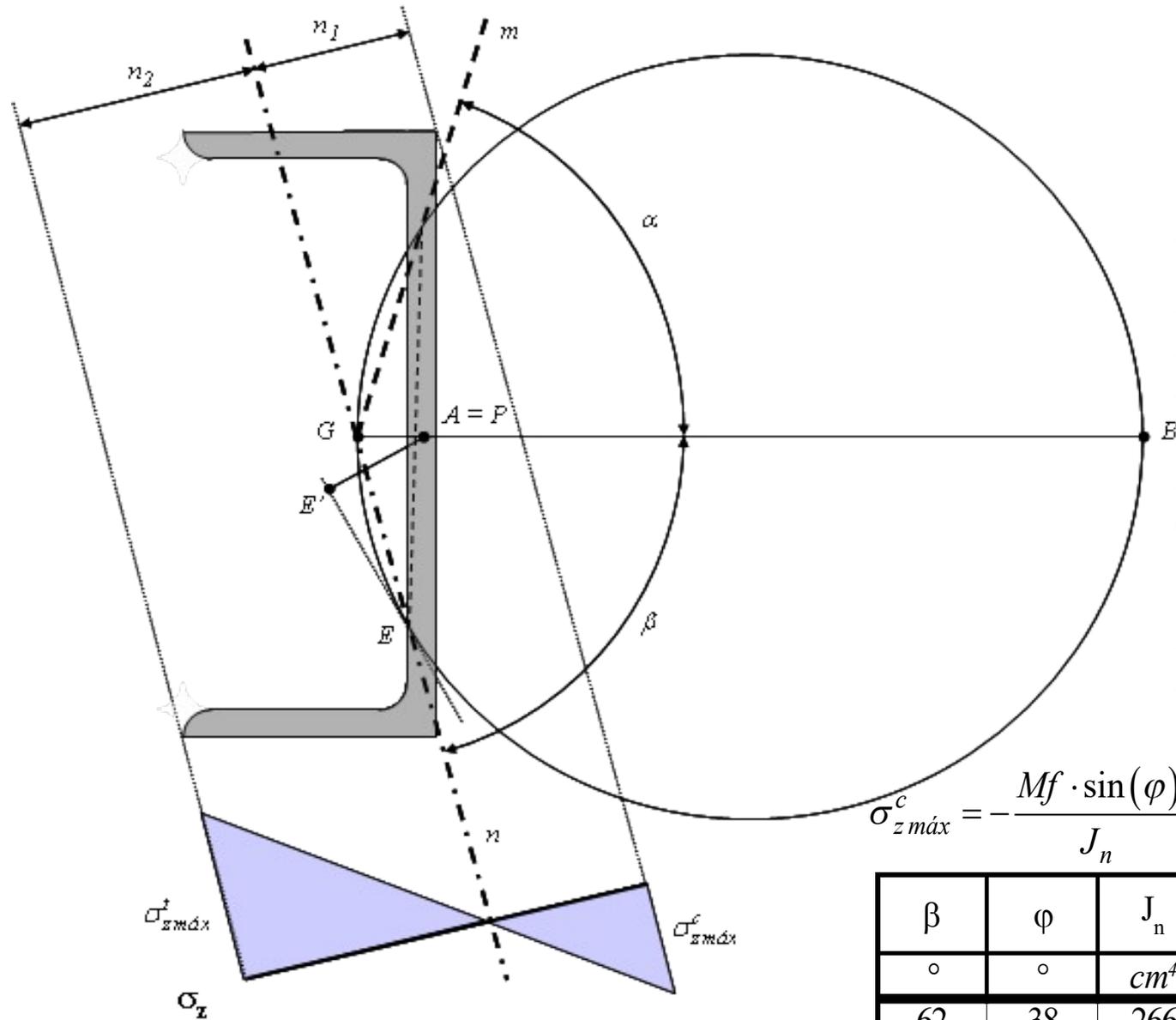
$$\sigma_1 = -9,2 \text{ KN/cm}^2$$

Tensión normal en el punto 2 de máxima tracción:

$$\sigma_{z\max}^t = \frac{Mf_{x(z)}}{J_x} \cdot \frac{h}{2} - \frac{Mf_{y(z)}}{J_y} \cdot [-(b - e_y)] = Mf \left[\frac{\sin(\alpha)}{J_x} \cdot \frac{h}{2} + \frac{\cos(\alpha)}{J_y} \cdot (b - e_y) \right]$$

$$\sigma_2 = 13,5 \text{ KN/cm}^2$$

2. Gráficamente, hallar la posición del E.N. y el diagrama de tensiones σ para la sección ubicada a la mitad de la luz. Comparar con los resultados analíticos:



1° Elijo escalas de long para el perfil y de J para Momentos de inercia

2° Trazamos C.Mohr con los datos:

- $\overline{G-P} = J_y$
- $\overline{P-B} = J_x$
- L.f. Eje m (α dato)

3° Encuentro E.n. Como conjugado de L.f.

4° obtengo:

- J_n ($\overline{E'-P}$ escala de J)
- Ángulos β y φ (n / m).
- n_1 y n_2 (esc. de long.)

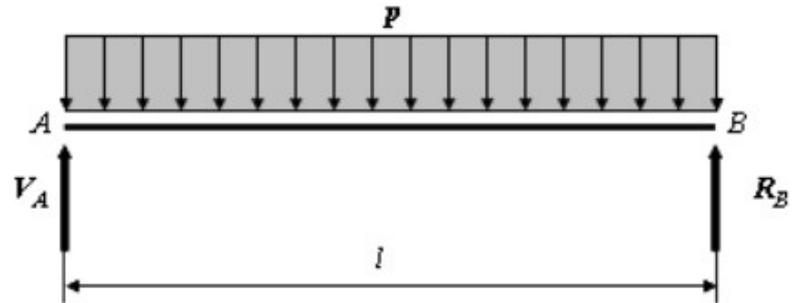
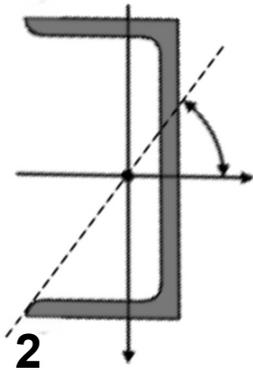
$$\sigma_{z\max}^c = -\frac{Mf \cdot \sin(\varphi)}{J_n} \cdot n_1 \quad \sigma_{z\max}^t = \frac{Mf \cdot \sin(\varphi)}{J_n} \cdot n_2$$

β	φ	J_n	n_1	n_2	$\sigma_{z\max}^c$	$\sigma_{z\max}^t$
°	°	cm^4	cm	cm	kN/cm^2	kN/cm^2
62	38	266	5,3	7,8	-9,2	13,5

2. Hallar la máxima carga " $p_{m\acute{a}x}$ " que podría ser aplicada sin que sean superadas las tensiones admisibles en ningún punto

La sección a la mitad de la luz es la más peligrosa dada por la flexión. Por lo que calcularemos allí " $p_{m\acute{a}x}$ ". Y la calcularemos para el punto **2** del perfil (fibra extrema de la punta del ala inferior) donde la tensión es máxima e igual a $13,5 \text{ KN/cm}^2$.

Tomando en cuenta que: $M_f \text{ (m\acute{a}x)} = p \cdot l^2 / 8$ y $M_{fx} = M_f \cdot \text{sen } \alpha$; $M_{fy} = M_f \cdot \text{cos } \alpha$



$$p_{m\acute{a}x} = \frac{8 \cdot \sigma_{adm}}{l^2 \cdot \left[\frac{\sin(\alpha)}{J_x} \cdot \frac{h}{2} + \frac{\cos(\alpha)}{J_y} \cdot (b - e_y) \right]} = 17,7 \text{ KN/m}$$