

DERIVACIÓN DEL POLINOMIO DE 5to GRADO

El polinomio de 5to grado:
$$\phi_5 = \frac{a_5}{20}x^5 + \frac{b_5}{12}x^4y + \frac{c_5}{6}x^3y^2 + \frac{d_5}{6}x^2y^3 + \frac{e_5}{12}xy^4 + \frac{f_5}{20}y^5$$

Las derivadas primeras:

$$\frac{\partial \phi_5}{\partial x} = \frac{a_5}{4}x^4 + \frac{b_5}{3}x^3y + \frac{c_5}{2}x^2y^2 + \frac{d_5}{3}xy^3 + \frac{e_5}{12}y^4$$

$$\frac{\partial \phi_5}{\partial y} = \frac{b_5}{12}x^4 + \frac{c_5}{3}x^3y + \frac{d_5}{2}x^2y^2 + \frac{e_5}{3}xy^3 + \frac{f_5}{4}y^4$$

Las derivadas segundas:

$$\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = a_5x^3 + b_5x^2y + c_5xy^2 + \frac{d_5}{3}y^3$$

$$\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = \frac{c_5}{3}x^3 + d_5x^2y + e_5xy^2 + f_5y^3$$

$$\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = \frac{b_5}{3}x^3 + c_5x^2y + d_5xy^2 + \frac{e_5}{3}y^3$$

Las derivadas terceras:

$$\frac{\partial^3 \phi_5}{\partial x^3} = 3a_5x^2 + 2b_5xy + c_5y^2$$

$$\frac{\partial^3 \phi_5}{\partial y^3} = d_5x^2 + 2e_5xy + 3f_5y^2$$

$$\frac{\partial^3 \phi_5}{\partial x^2 \partial y} = b_5x^2 + 2c_5xy + d_5y^2$$

DERIVACIÓN DEL POLINOMIO DE 5to GRADO

El polinomio de 5to grado: $\phi_5 = \frac{a_5}{20}x^5 + \frac{b_5}{12}x^4y + \frac{c_5}{6}x^3y^2 + \frac{d_5}{6}x^2y^3 + \frac{e_5}{12}xy^4 + \frac{f_5}{20}y^5$

Las derivadas cuartas:

$$\frac{\partial^4 \phi_5}{\partial x^4} = 6a_5x + 2b_5y$$

$$\frac{\partial^4 \phi_5}{\partial y^4} = 2e_5x + 6f_5y$$

$$\frac{\partial^4 \phi_5}{\partial x^2 \partial y^2} = 2c_5x + 2d_5y$$

Llevando las derivadas 4tas a la ecuación diferencial de la placa y operando: $\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + \frac{2\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4} = 0$

$$6a_5x + 2b_5y + 2e_5x + 6f_5y + 4c_5x + 4d_5y = 0$$

$$x(6a_5 + 2e_5 + 4c_5) + y(2b_5 + 6f_5 + 4d_5) = 0$$

$$6a_5 + 2e_5 + 4c_5 = 0$$

$$2b_5 + 6f_5 + 4d_5 = 0$$

Despejando e_5 y f_5

$$e_5 = -(2c_5 + 3a_5)$$

$$f_5 = -\frac{1}{3}(b_5 + 2d_5)$$

Los coeficientes a_5 , b_5 y c_5 son independientes es decir pueden tomar cualquier valor

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA DADO POR POLINOMIO DE 5to GRADO

El polinomio de 5to grado: $\phi_5 = \frac{a_5}{20}x^5 + \frac{b_5}{12}x^4y + \frac{c_5}{6}x^3y^2 + \frac{d_5}{6}x^2y^3 + \frac{e_5}{12}xy^4 + \frac{f_5}{20}y^5$

Tiene sus tensiones:

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = \frac{c_5}{3}x^3 + d_5x^2y + e_5xy^2 + f_5y^3$$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = a_5x^3 + b_5x^2y + c_5xy^2 + \frac{d_5}{3}y^3$$

$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -\left(\frac{b_5}{3}x^3 + c_5x^2y + d_5xy^2 + \frac{e_5}{3}y^3\right)$$

Donde vimos que e_5 y f_5 son constantes dependientes, reemplazando con las ecuaciones relacionantes:

$$e_5 = -(2c_5 + 3a_5x)$$

$$f_5 = -\frac{1}{3}(b_5 + 2d_5)$$

Nos quedan las tensiones:

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = \frac{c_5}{3}x^3 + d_5x^2y - (2c_5 + 3a_5)xy^2 - \frac{1}{3}(b_5 + 2d_5)y^3$$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = a_5x^3 + b_5x^2y + c_5xy^2 + \frac{d_5}{3}y^3$$

$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -\frac{b_5}{3}x^3 - c_5x^2y - d_5xy^2 + \frac{1}{3}(2c_5 + 3a_5)y^3$$

Los coeficientes a_5 , b_5 , c_5 y d_5 son independientes es decir pueden tomar cualquier valor

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA DADO POR POLINOMIO DE 5to GRADO

El polinomio de 5to grado: $\phi_5 = \frac{a_5}{20}x^5 + \frac{b_5}{12}x^4y + \frac{c_5}{6}x^3y^2 + \frac{d_5}{6}x^2y^3 + \frac{e_5}{12}xy^4 + \frac{f_5}{20}y^5$

Tiene sus tensiones: $\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = \frac{c_5}{3}x^3 + d_5x^2y - (2c_5 + 3a_5)xy^2 - \frac{1}{3}(b_5 + 2d_5)y^3$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = a_5x^3 + b_5x^2y + c_5xy^2 + \frac{d_5}{3}y^3$$

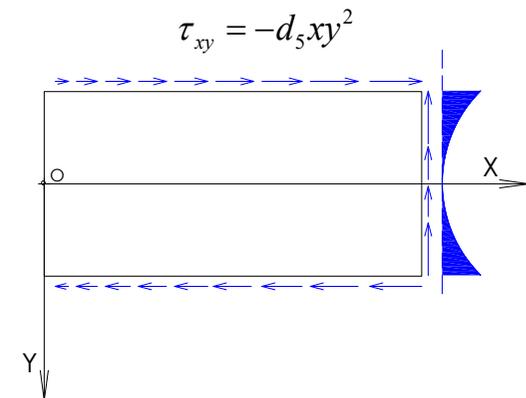
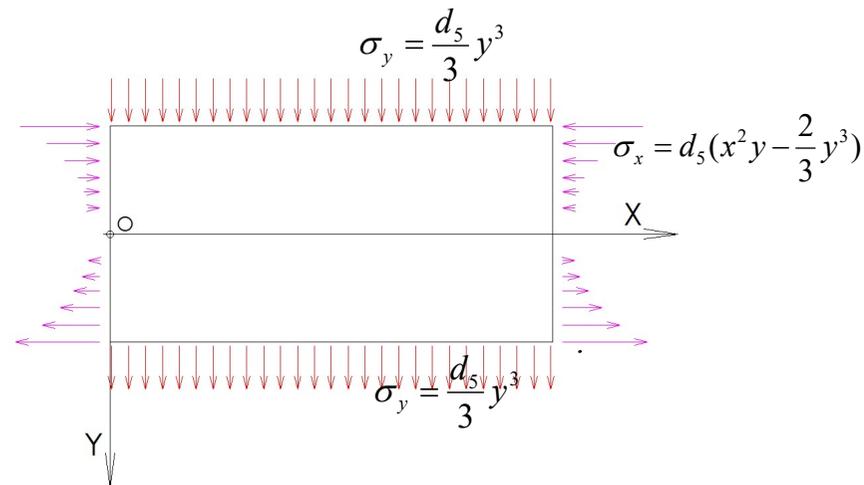
$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -\frac{b_5}{3}x^3 - c_5x^2y - d_5xy^2 + \frac{1}{3}(2c_5 + 3a_5)y^3$$

Los coeficientes son arbitrarios, entonces
tomando todos iguales a cero excepto $d_5 \neq 0$

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = d_5(x^2y - \frac{2}{3}y^3)$$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = \frac{d_5}{3}y^3$$

$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -d_5xy^2$$



ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA DADO POR POLINOMIO DE 5to GRADO

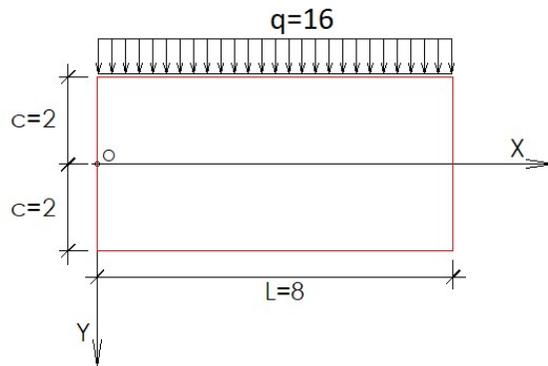
Los coeficientes son arbitrarios, entonces tomando todos iguales a cero excepto $d_5 \neq 0$

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = d_5(x^2 y - \frac{2}{3} y^3)$$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = \frac{d_5}{3} y^3$$

$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -d_5 x y^2$$

Ejemplo:



Para $C=-2$ $\sigma_y = \frac{d_5}{3}(-2)^3 + q = 0$

Si $q=16$ $\frac{d_5}{3}(-2)^3 + = -16$

$$d_5(-8) + = 3(-16)$$

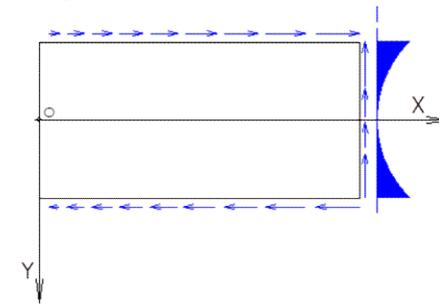
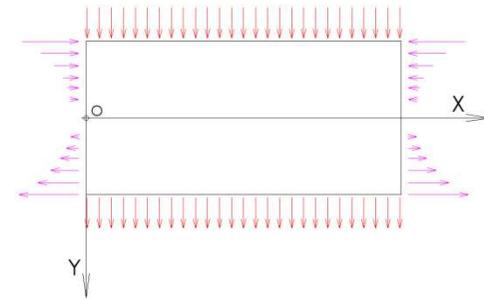
$$d_5(-8) + = -16$$

$$d_5(-8) + = -\frac{1}{8}3(-16) = 6$$

$$\sigma_y = \frac{6}{3} y^3 = 2y^3$$

$$\sigma_x = d_5(x^2 y - \frac{2}{3} y^3) = 6(x^2 y - \frac{2}{3} y^3) = 6x^2 y - 4y^3$$

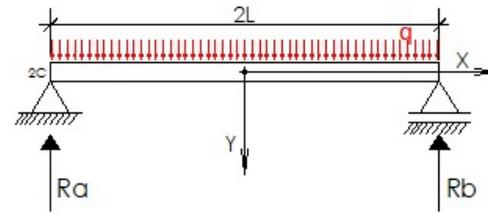
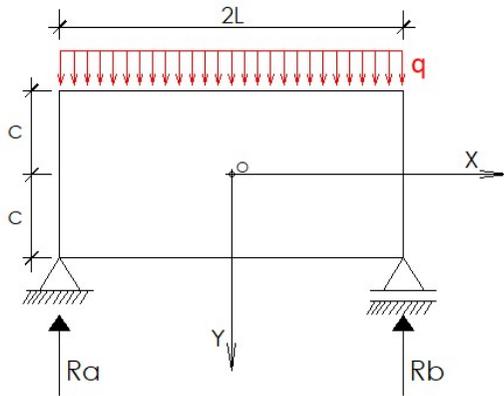
$$\tau_{xy} = -d_5 x y^2 = -6x y^2$$



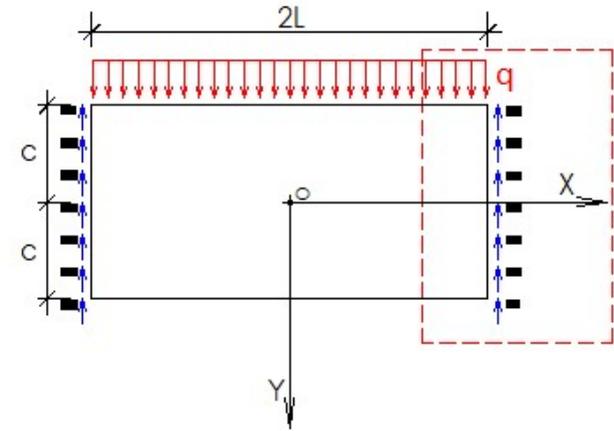
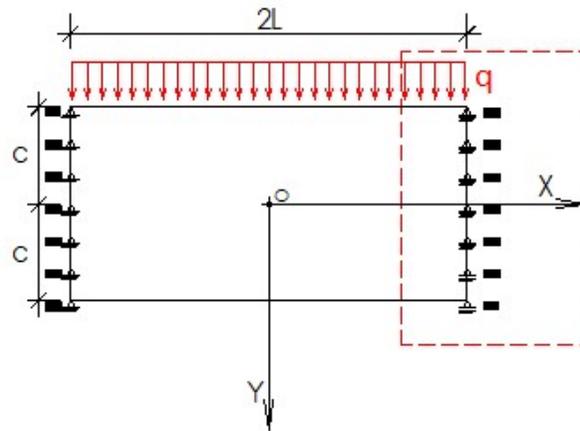
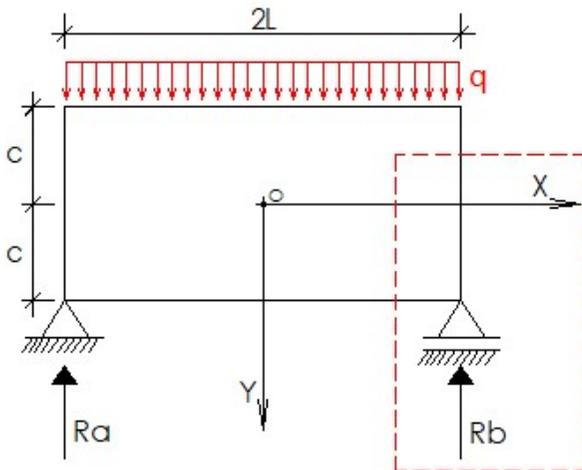
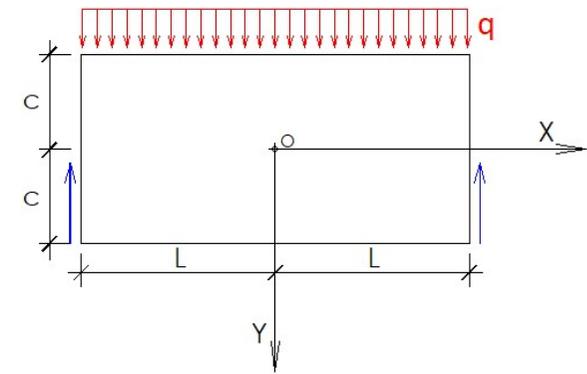
ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME

Se nos presenta el siguiente problema de una estructura de viga utilizando una placa

Viga placa: VIGA DE GRAN ALTURA



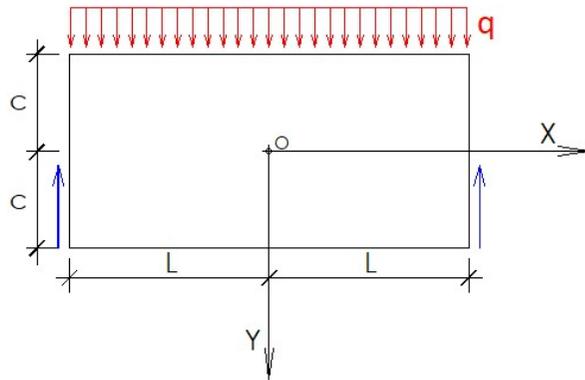
VIGA NORMAL



ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME

Lo resolveremos con la superposición de ecuaciones polinómicas

Viga placa: VIGA DE GRAN ALTURA



$\rho g = 0$ fuerzas másicas se consideran nulas

Las condiciones de contorno son:

CONDICIONES SOBRE BORDES LONGITUDINALES

$$\tau_{xy} = 0 \text{ para } y = \pm c$$

$$\sigma_y = 0 \text{ para } y = +c$$

$$\sigma_y = -q \text{ para } y = -c \quad \text{Cara de aplicación de la carga } q$$

CONDICIONES PARA LAS CARAS LATERALES

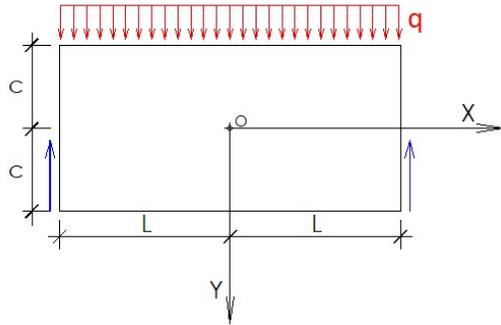
$$\int_{-c}^c \tau_{xy} \cdot dy = \pm q \cdot L \quad \text{Las reacciones en las caras}$$

$$\int_{-c}^c \sigma_x \cdot dy = 0 \quad \text{No hay fuerzas horizontales en X}$$

$$\int_{-c}^c \sigma_x \cdot y \cdot dy = 0 \quad \text{No hay momentos aplicados en las caras extremas}$$

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME

Viga placa: VIGA DE GRAN ALTURA



$\rho g = 0$ fuerzas másicas se consideran nulas

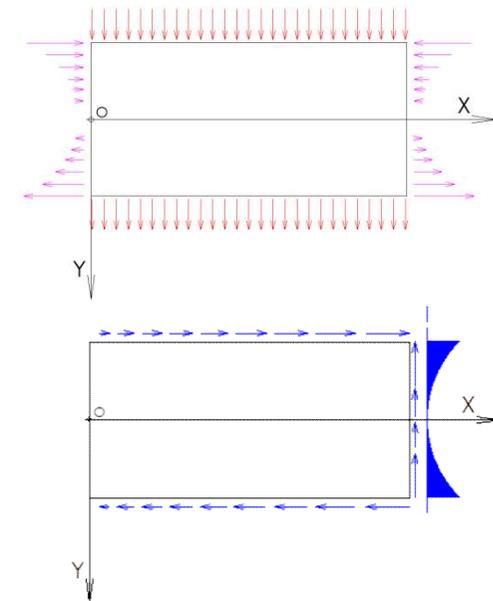
Consideraremos la solución con un polinomio de 5to grado al que le iremos adicionando otras soluciones

Tomaremos un polinomio de 5to grado con todos los coeficientes nulo excepto $d_5 \neq 0$

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial y^2} = d_5(x^2 y - \frac{2}{3} y^3)$$

$$\sigma_y = \frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x^2} = \frac{d_5}{3} y^3$$

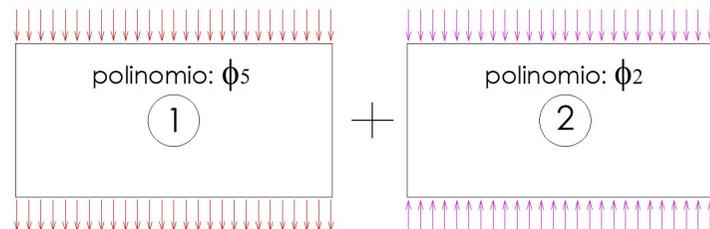
$$\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi_5}{\partial x \partial y} = -d_5 x y^2$$



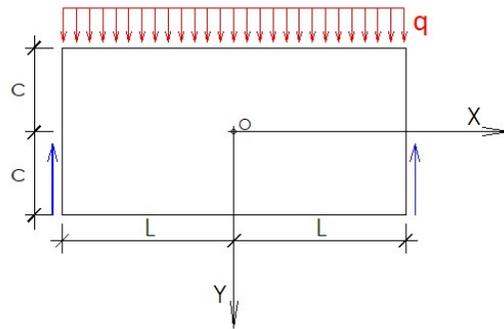
Para anular las tensiones axiales en la cara inferior $\sigma_y = 0$ para $y = +c$
 Adicionamos un polinomio de 2do grado con solo a_2 distinta de cero

$$\sigma_y = \frac{1}{3} d_5 y^3 + a_2$$

$$\sigma_y = \text{solucion } \phi_5 + \text{solucion } \phi_2$$



ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME

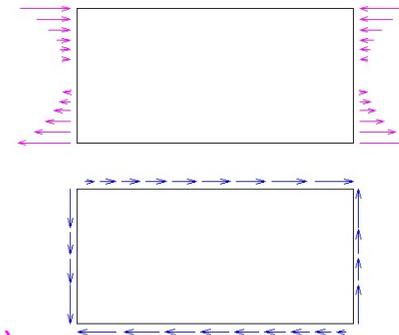


Vemos que el polinomio de 5to grado tiene tensiones axiales en X y tensiones tangenciales

$$\sigma_x = d_5 \left(x^2 y - \frac{2}{3} y^3 \right)$$

$$\tau_{xy} = -d_5 x y^2$$

...



Para anular las tensiones tangenciales inferiores que son variables en λ sumaremos la solución de un polinomio de 3er grado con b_3 distinta de cero $\tau_{xy} = -b_3 x$

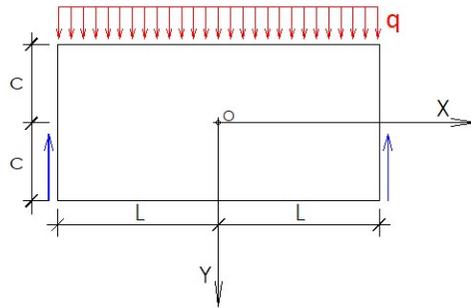
$$\tau_{xy} = \text{solucion } \phi_3$$

Pero esta solución para anular las tensiones tangenciales inferiores nos adiciona tensiones axiales en Y $\sigma_y = b_3 y$

$$\sigma_y = \text{solucion } \phi_3$$

ENTONCES NUESTRO POLINOMIO FINAL ES LA SUMA: $\phi = \text{solucion } \phi_2 + \text{solucion } \phi_3 + \text{solucion } \phi_5$

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME



ENTONCES NUESTRO POLINOMIO FINAL ES LA SUMA:

$$\phi = \text{solucion } \phi_2 + \text{solucion } \phi_3 + \text{solucion } \phi_5$$

Las tensiones nos quedan: $\sigma_x = d_5(x^2y - \frac{2}{3}y^3)$

$$\sigma_y = \frac{d_5}{3}y^3 + b_3y + a_2$$

$$\tau_{xy} = -d_5xy^2 - b_3x$$

Aplicando las condiciones de contorno para las caras longitudinales:

$$\tau_{xy} = 0 \text{ para } y = \pm c$$

$$\sigma_y = 0 \text{ para } y = +c$$

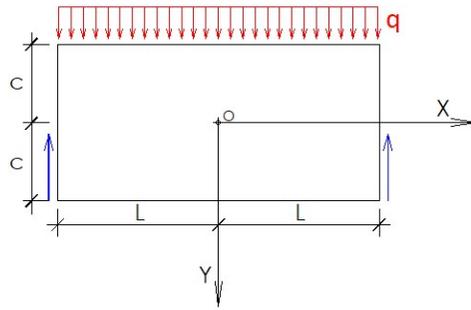
$$\sigma_y = -q \text{ para } y = -c$$

1-) para la primera condición: $\tau_{xy} = -d_5xy^2 - b_3x$
 para $y = c$
 $-d_5xc^2 - b_3x = 0 \Rightarrow -d_5c^2 - b_3 = 0$

2-) para la segunda condición: $\sigma_y = \frac{d_5}{3}y^3 + b_3y + a_2$
 para $y = c$
 $\frac{d_5}{3}y^3 + b_3y + a_2 = 0 \Rightarrow \frac{d_5}{3}c^3 + b_3c + a_2 = 0$

3-) para la tercera condición: $\sigma_y = \frac{d_5}{3}y^3 + b_3y + a_2$
 para $y = -c$
 $\frac{d_5}{3}y^3 + b_3y + a_2 = -q \Rightarrow -\frac{d_5}{3}c^3 - b_3c + a_2 = -q$

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME



ENTONCES NUESTRO POLINOMIO FINAL ES LA SUMA:

$$\phi = \text{solucion } \phi_2 + \text{solucion } \phi_3 + \text{solucion } \phi_5$$

De las condiciones de contorno en las caras longitudinales: $\tau_{xy} = 0$ para $y = \pm c$

$$\sigma_y = 0 \text{ para } y = +c$$

$$\sigma_y = -q \text{ para } y = -c$$

Surge el siguiente sistema para las constantes del polinomio:

$$-d_5 c^2 - b_3 = 0$$

$$\frac{d_5}{3} c^3 + b_3 c + a_2 = 0$$

$$-\frac{d_5}{3} c^3 - b_3 c + a_2 = -q$$

Cuya solución es:

$$b_3 = \frac{3q}{4c}$$

$$a_2 = -\frac{q}{2}$$

$$d_5 = -\frac{3q}{4c^3}$$

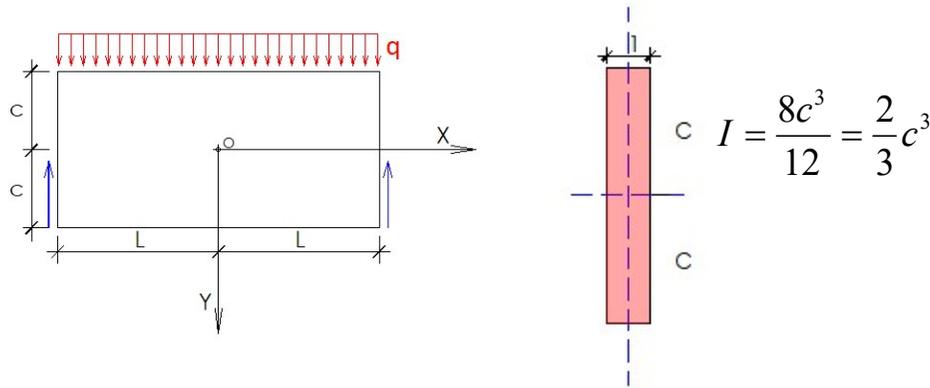
Las tensiones finalmente nos quedan:

$$\sigma_x = -\frac{3q}{4c^3} \left(x^2 y - \frac{2}{3} y^3 \right)$$

$$\sigma_y = -\frac{3q}{4c^3} \left(\frac{1}{3} y^3 - c^2 y + \frac{2}{3} c^3 \right)$$

$$\tau_{xy} = -\frac{3q}{4c^3} (c^2 - y^2) x$$

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME



Reemplazando en las ecuaciones de tensiones:

$$\sigma_x = -\frac{q}{2I} \left(x^2 y - \frac{2}{3} y^3 \right)$$

$$\sigma_y = -\frac{q}{2I} \left(\frac{1}{3} y^3 - c^2 y + \frac{2}{3} c^3 \right)$$

$$\tau_{xy} = -\frac{q}{2I} (c^2 - y^2) x$$

Se puede comprobar que estas ecuaciones de tensiones satisfacen:

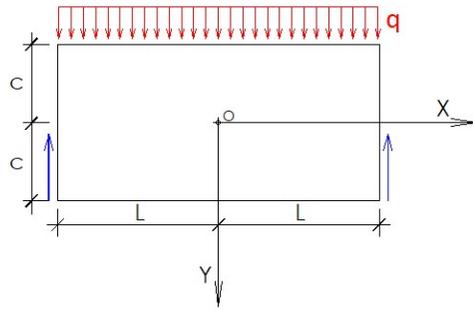
$$\int_{-c}^c \tau_{xy} \cdot dy = \pm q \cdot L$$

$$\int_{-c}^c \sigma_x \cdot dy = 0$$

Se podría comprobar también que no se cumple: $\int_{-c}^c \sigma_x \cdot y \cdot dy = 0$

Para que se cumpla se debe superponer una solución que anule el momento resultante de esa integral y para ello se tomará un polinomio de tercer grado con d_3 distinto de cero: $\sigma_x = d_3 y$

ESTADO DE TENSIÓN EN UNA PLACA/ VIGA CON CARGA UNIFORME



Resolviendo la integral entre +c y -c:
$$\int_{-c}^c \sigma_x y \cdot dy = \int_{-c}^c \left[-\frac{3}{4} \frac{q}{c^3} (x^2 y - \frac{2}{3} y^3) + d_3 y \right] y \cdot dy = 0$$

$$d_3 = \frac{3}{4} \frac{q}{c} \left(\frac{L^2}{c^2} - \frac{2}{5} \right)$$

$$\sigma_x = -\frac{3}{4} \frac{q}{c^3} (x^2 y - \frac{2}{3} y^3) + d_3 y = -\frac{3}{4} \frac{q}{c^3} (x^2 y - \frac{2}{3} y^3) + \frac{3}{4} \frac{q}{c} \left(\frac{L^2}{c^2} - \frac{2}{5} \right) y$$

Finalmente operando las tensiones axiales en X

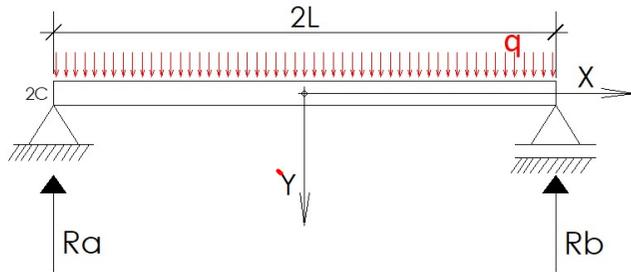
$$\sigma_x = \frac{q}{2I} (L^2 - x^2) y + \frac{q}{2I} \left(\frac{2}{3} y^3 - \frac{2}{5} c^2 y \right)$$

Teoría elemental de vigas

Corrección por ser placa

Esta corrección es menor en la medida que la placa tiene mayor relación entre el largo y el alto

Teoría elemental de vigas



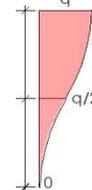
$$I = \frac{2}{3} c^3$$

$$R_a = q \frac{2L}{2} = qL$$

$$M = qL(L-x) - q \frac{(L-x)^2}{2} = qL(L-x) - \frac{qL^2}{2} + qLx - \frac{qx^2}{2} = \frac{qL^2}{2} - \frac{qx^2}{2} = \frac{q}{2} (L^2 - x^2)$$

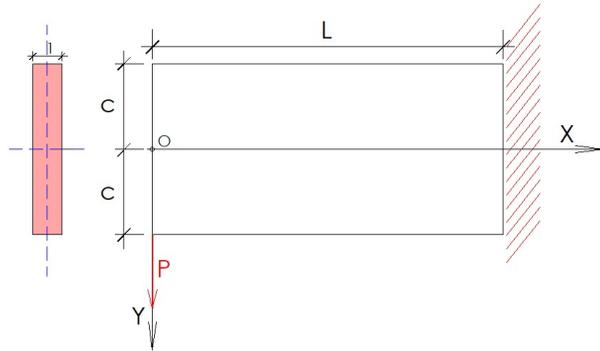
$$\sigma_x = \frac{M}{I} y = \frac{q}{2I} (L^2 - x^2) y$$

Esta teoría elemental ignora las tensiones sy verticales que se disipan en la altura de la viga



ESTADO DE TENSION EN UNA PLACA EN VOLADIZO CON CARGA PUNTUAL EN EL EXTREMO

Lo resolveremos con la superposición de ecuaciones polinómicas

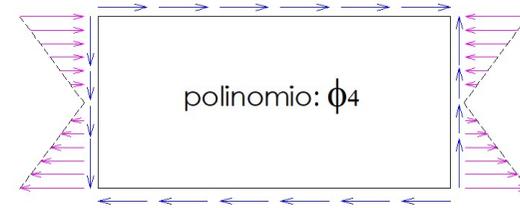


- P:** carga sobre el extremo de la placa a través de tensiones tangenciales
- P:** es la única carga actuante (son nulas las cargas gravitacionales de peso)

Se propone la solución superponiendo al polinomio de 4to grado con solo d_4 distinto de cero cuyas ecuaciones de tensión son:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= d_4 xy \\ \sigma_y &= 0 \\ \tau_{xy} &= -\frac{d_4}{2} y^2 \end{aligned}$$

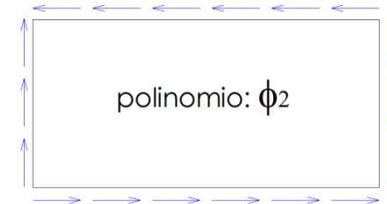
solucion polinomio ϕ_4



Para anular las tensiones tangenciales en las caras inferior y superior se le suma el polinomio de 2do grado con b_2 distinta de cero

$$\tau_{xy} = -b_2$$

solucion polinomio ϕ_2

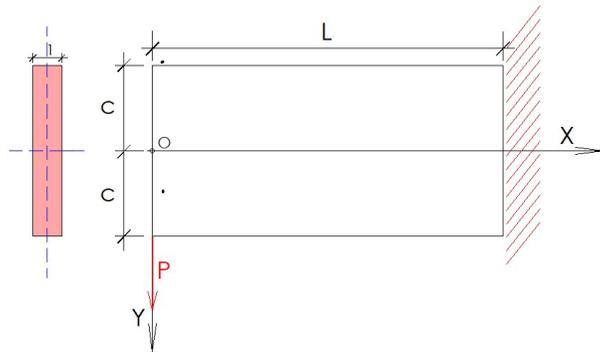


Nos quedan las tensiones finales con la suma de los dos polinomios:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= d_4 xy \\ \sigma_y &= 0 \\ \tau_{xy} &= -b_2 - \frac{d_4}{2} y^2 \end{aligned}$$

solucion polinomio $\phi_2 + \phi_4$

ESTADO DE TENSION EN UNA PLACA EN VOLADIZO CON CARGA PUNTUAL EN EL EXTREMO



$$\sigma_x = d_4 xy$$

$$\sigma_y = 0$$

$$\tau_{xy} = -b_2 - \frac{d_4}{2} y^2$$

solucion polinomio $\phi_2 + \phi_4$

Aplicando las condiciones de contorno para las caras longitudinales donde las tensiones son nulas:

$$\tau_{xy} = -b_2 - \frac{d_4}{2} y^2 = 0$$

$$\text{para } y = \pm c$$

Se deduce el valor de d_4 : $d_4 = -\frac{2b_2}{c^2}$

Por otro lado la condición sobre el extremo cargado $X=0$ es que la suma de las tensiones tangenciales es igual a $-P$:

$$-\int_{-c}^c \tau_{xy} \cdot dy = \int_{-c}^c \left(b_2 - \frac{b_2}{c^2} y^2\right) \cdot dy = P$$

Se deduce el valor de b_2 : $b_2 = \frac{3P}{4c}$

Sustituyendo:

$$\sigma_x = -\frac{3P}{2c^3} xy$$

$$\sigma_y = 0$$

$$\tau_{xy} = -\frac{3P}{4c} \left(1 - \frac{y^2}{c^2}\right)$$

Como: $I = \frac{2}{3} c^3$ $\sigma_x = -\frac{P}{I} xy$

$$\sigma_y = 0$$

$$\tau_{xy} = -\frac{P}{2I} (c^2 - y^2)$$