



Coloquio – Tema 63 – 10/08/17

Problema de Hertz

El estado tensional sobre un cuerpo elástico es de deformación plana, si el cuerpo tiene forma de prisma recto de longitud infinita, y las fuerzas existentes son tales que sobre cada plano perpendicular al eje baricéntrico del prisma recto, dichas fuerzas son paralelas al plano e idénticas sobre todos los planos perpendiculares. Si se considera un sistema de coordenadas cartesianas en que el eje Z sea paralelo al eje baricéntrico, las fuerzas por unidad de superficie vienen dadas por:

$$\mathbf{f} = \begin{Bmatrix} f_x(x, y) \\ f_y(x, y) \\ 0 \end{Bmatrix}$$

(de manera similar se aplica para las fuerzas en los bordes). Podemos trabajar entonces con fuerzas y desplazamientos como campos vectoriales de dimensión dos:

$$\mathbf{u} = \begin{Bmatrix} u_x \\ u_y \end{Bmatrix}; \quad \mathbf{f} = \begin{Bmatrix} f_x \\ f_y \end{Bmatrix}$$

La expresión del Principio de Trabajos Virtuales para deformación plana, es enteramente similar a la expresión para tensión plana, con la única diferencia que la ley de Hooke se escribe en este caso:

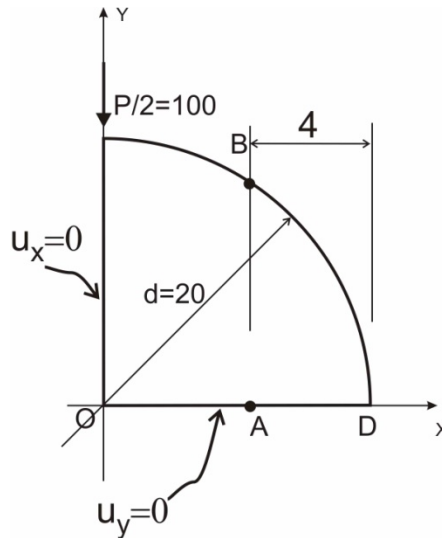
$$\begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \tau_{xy} \end{Bmatrix} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix} 1-\nu & \nu & 0 \\ \nu & 1-\nu & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ 2\varepsilon_{xy} \end{Bmatrix}$$

1. Plantear el Principio de Trabajos Virtuales para el problema de elasticidad con deformación plana. Aplicarlo al problema mostrado en la figura.

Utilizar un módulo de elasticidad $E=1.0$, y un coeficiente de Poisson $\nu=1/3$. La pieza tiene espesor infinito: las cargas se definen por unidad de longitud, y el análisis se hace sobre un espesor unitario; luego, podemos considerar el análisis como si tuviéramos una pieza de espesor unitario.

La contribución de la carga concentrada en el Principio de Trabajos Virtuales está dada por:

$$\delta u_y \Big|_{x=0, y=10} \cdot \frac{P}{2}$$



2. Obtener la solución al problema planteado. Graficar el campo de desplazamientos \mathbf{u} .
3. Graficar la forma del cuerpo deformado.
4. Graficar la distribución de vectores de desplazamiento en el dominio.
5. Comparar la solución en tensiones obtenida con la solución analítica (d es el diámetro de la pieza):

$$\sigma_{yy}|_{\text{línea OD}} = \frac{2P}{\pi d} \left[1 - \frac{4d^4}{(d^2 + 4x^2)^2} \right]$$

6. Graficar la distribución de la tensión σ_{xx} a lo largo de la línea A-B.
7. Determinar el valor que debe tener la carga para que la tensión σ_{xx} en el punto A sea igual a 0.54.
8. **Opcional:** Comparar los resultados con una solución obtenida por elementos finitos.
9. Presentar un informe detallando los pasos seguidos, programa realizado, gráficas de resultados y conclusiones.

Sugerencias y ayudas:

- Para imponer las condiciones de borde en $x=0$, en la aproximación del campo u_x , multiplicar la base completa de polinomios por el monomio (x) , y para imponer las condiciones de borde en $y=0$, en la aproximación al campo u_y , multiplicar la base de polinomios por el monomio (y) .
- Hacer las primeras pruebas con un grado bajo de polinomios (menor o igual a 2). Una vez que el programa esté depurado, utilizar polinomios de grado alto para lograr precisión en los resultados.
- Para graficar el cambio de forma, utilizar la función `mesh()`. Para graficar los vectores de desplazamiento, utilizar la función `quiver()`. La gráfica de variación de tensión a lo largo de la línea A-B, podrá realizarla utilizando la función `plot()`.