05. Ecuaciones diferenciales fundamentales de la teoría de la elasticidad

parte c: secciones 5.8 a 5.13

Michael Heredia Pérez mherediap@unal.edu.co

Universidad Nacional de Colombia sede Manizales Departamento de Ingeniería Civil Mecánica de Sólidos

2022b



Advertencia

Estas diapositivas son solo una herramienta didáctica para guiar la clase, por si solas no deben tomarse como material de estudio y el estudiante debe dirigirse a la literatura recomendada [Álvarez, 2022].



- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- 6 5.13. Resumen
- Referencias

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- 6 5.13. Resumer
- Referencias

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Sea V(x,y) una función tal que:

$$X(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial x}$$
$$Y(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial y}$$

y hágase

$$\sigma_x(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial y^2} + V(x,y)$$
$$\sigma_y(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x^2} + V(x,y)$$
$$\tau_{xy}(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x \partial y}$$

$$X(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial x}$$

$$Y(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial y}$$

$$\sigma_x(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial y^2} + V(x,y)$$

$$\sigma_y(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x^2} + V(x,y)$$

$$\tau_{xy}(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x \partial y}$$

- $\boldsymbol{b} = -\nabla V \text{donde } \boldsymbol{b} = [X, Y]^T$
- V pertenece a un tipo especial de funciones conocidas como funciones potenciales escalares, las cuales sirven para representar un valor físicomo como la derivada de V.
- ϕ se conoce como la función de tensión de Airy (Airy stress function).
- George Bidell Airy (1801-1892) en 1862, matemático y astrónomo inglés.

$$X(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial x}$$

$$Y(x,y) = -\frac{\partial V(x,y)}{\partial y}$$

$$\sigma_x(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial y^2} + V(x,y)$$

$$\sigma_y(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x^2} + V(x,y)$$

$$\tau_{xy}(x,y) = \frac{\partial^2 \phi(x,y)}{\partial x \partial y}$$

- $\boldsymbol{b} = -\nabla V \text{donde } \boldsymbol{b} = [X, Y]^T$
- V pertenece a un tipo especial de funciones conocidas como funciones potenciales escalares, las cuales sirven para representar un valor físicomo como la derivada de V.
- ϕ se conoce como la función de tensión de Airy (Airy stress function).
- George Bidell Airy (1801-1892) en 1862, matemático y astrónomo inglés.

Recordemos:

• Las ecuaciones diferenciales de equilibrio (5.1)

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + X = 0 \qquad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + Y = 0$$

• La ecuación de compatibilidad general (5.13)

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right)(\sigma_x + \sigma_y) = K_1\left(\frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y}\right)$$

Tarea

Recordemos:

• Las ecuaciones diferenciales de equilibrio (5.1)

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + X = 0 \qquad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + Y = 0$$

• La ecuación de compatibilidad general (5.13)

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right)(\sigma_x + \sigma_y) = K_1\left(\frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y}\right)$$

Tarea

Recordemos:

• Las ecuaciones diferenciales de equilibrio (5.1)

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + X = 0 \qquad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + Y = 0$$

• La ecuación de compatibilidad general (5.13)

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right)(\sigma_x + \sigma_y) = K_1 \left(\frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y}\right)$$

Tarea

Recordemos:

• Las ecuaciones diferenciales de equilibrio (5.1)

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + X = 0 \qquad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + Y = 0$$

• La ecuación de compatibilidad general (5.13)

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right)(\sigma_x + \sigma_y) = K_1 \left(\frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y}\right)$$

Tarea

Reemplazamos (5.36), (5.37a) y (5.37b) en la ecuación de compatibilidad (5.13) aplicando derivadas, llegamos a:

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = K_2 \underbrace{\frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2}}_{\nabla^2 V}$$

donde

$$K_2 := -2 - K_1 = \begin{cases} \nu - 1 & \text{para el caso de tensión plana} \\ -\frac{1 - 2\nu}{1 - \nu} & \text{para el caso de deformación plana} \end{cases}$$

En notación tensorial

$$\phi_{,iiii} + 2\phi_{,ijij} + \phi_{,jjjj} = K_2(V_{,ii} + V_{,jj})$$

Reemplazamos (5.36), (5.37a) y (5.37b) en la ecuación de compatibilidad (5.13) aplicando derivadas, llegamos a:

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = K_2 \underbrace{\frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2}}_{\nabla^2 V}$$

donde

$$K_2 \coloneqq -2 - K_1 = egin{cases}
u - 1 & \text{para el caso de tensión plana} \\ -\frac{1 - 2\nu}{1 - \nu} & \text{para el caso de deformación plana} \end{cases}$$

En notación tensorial

$$\phi_{,iiii} + 2\phi_{,ijij} + \phi_{,jjjj} = K_2(V_{,ii} + V_{,jj})$$

Reemplazamos (5.36), (5.37a) y (5.37b) en la ecuación de compatibilidad (5.13) aplicando derivadas, llegamos a:

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = K_2 \underbrace{\frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2}}_{\nabla^2 V}$$

donde

$$K_2 \coloneqq -2 - K_1 = egin{cases}
u - 1 & \text{para el caso de tensión plana} \\ -\frac{1 - 2\nu}{1 - \nu} & \text{para el caso de deformación plana} \end{cases}$$

En notación tensorial:

$$\phi_{,iiii} + 2\phi_{,ijij} + \phi_{,jjjj} = K_2(V_{,ii} + V_{,jj})$$

$$\nabla^4 \phi = K_2 \nabla^2 V$$

- Tiene la forma de las ecuaciones biarmónicas
- A sus soluciones se les conoce como funciones biarmónicas
- $\nabla^4 \phi$ se llama biarmónico de ϕ
- $\nabla^2 V$ se le llama **laplaciano** de la función V.
- \bullet V es una función potencial.

$$\nabla^4 \phi = \nabla^2 (\nabla^2) \phi$$

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = \underbrace{\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right) \left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2}\right)}_{\nabla^2 (\nabla^2 \phi)}$$

$$\nabla^4 \phi = K_2 \nabla^2 V$$

- Tiene la forma de las ecuaciones biarmónicas
- A sus soluciones se les conoce como funciones biarmónicas
- $\nabla^4 \phi$ se llama biarmónico de ϕ
- $\nabla^2 V$ se le llama **laplaciano** de la función V.
- \bullet V es una función potencial.

$$\nabla^4 \phi = \nabla^2 (\nabla^2) \phi$$

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = \underbrace{\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right) \left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2}\right)}_{\nabla^2 (\nabla^2 \phi)}$$

$$\nabla^4 \phi = K_2 \nabla^2 V$$

- Tiene la forma de las ecuaciones biarmónicas
- A sus soluciones se les conoce como funciones biarmónicas
- $\nabla^4 \phi$ se llama biarmónico de ϕ
- $\nabla^2 V$ se le llama **laplaciano** de la función V.
- V es una función potencial.

$$\nabla^4 \phi = \nabla^2 (\nabla^2) \phi$$
:

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = \underbrace{\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right) \left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2}\right)}_{\nabla^2 (\nabla^2 \phi)}$$

$$\nabla^4 \phi = K_2 \nabla^2 V$$

- Tiene la forma de las ecuaciones biarmónicas
- A sus soluciones se les conoce como funciones biarmónicas
- $\nabla^4 \phi$ se llama biarmónico de ϕ
- $\nabla^2 V$ se le llama **laplaciano** de la función V.
- \bullet V es una función potencial.

$$\nabla^4 \phi = \nabla^2 (\nabla^2) \phi$$
:

$$\underbrace{\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4}}_{\nabla^4 \phi} = \underbrace{\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right) \left(\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2}\right)}_{\nabla^2 (\nabla^2 \phi)}$$

¿Y si las fuerzas másicas son constantes?

Ecuación biarmónica

$$\nabla^4 \phi = 0$$

La distribución de tensiones es la misma para el estado de tensión plana y para el estado de deformación plana.

Cuando la fuerza másica resultante se reduce al peso propio tenemos que la función potencial V es

$$V = \rho g y$$

y por lo tanto,

$$X = -\frac{\partial V}{\partial x} = 0$$
 $Y = -\frac{\partial V}{\partial y} = -\rho g,$

$$\sigma_x = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \rho gy$$
 $\sigma_y = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \rho gy$ $\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x \partial y}$

¿Y si las fuerzas másicas son constantes?

Ecuación biarmónica

$$\nabla^4 \phi = 0$$

La distribución de tensiones es la misma para el estado de tensión plana y para el estado de deformación plana.

Cuando la fuerza másica resultante se reduce al peso propio tenemos que la función potencial V es

$$V = \rho g y$$

y por lo tanto.

$$X = -\frac{\partial V}{\partial x} = 0$$
 $Y = -\frac{\partial V}{\partial y} = -\rho g,$

$$\sigma_x = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \rho gy$$
 $\sigma_y = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \rho gy$ $\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x \partial y}$

¿Y si las fuerzas másicas son constantes?

Ecuación biarmónica

$$\nabla^4 \phi = 0$$

La distribución de tensiones es la misma para el estado de tensión plana y para el estado de deformación plana.

Cuando la fuerza másica resultante se reduce al peso propio tenemos que la función potencial V es

$$V = \rho g y$$

y por lo tanto,

$$X = -\frac{\partial V}{\partial x} = 0$$
 $Y = -\frac{\partial V}{\partial y} = -\rho g,$

$$\sigma_x = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \rho gy \qquad \sigma_y = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \rho gy \qquad \tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x \partial y}$$

¿Y si las fuerzas másicas son constantes?

Ecuación biarmónica

$$\nabla^4 \phi = 0$$

La distribución de tensiones es la misma para el estado de tensión plana y para el estado de deformación plana.

Cuando la fuerza másica resultante se reduce al peso propio tenemos que la función potencial V es

$$V = \rho g y$$

y por lo tanto,

$$X = -\frac{\partial V}{\partial x} = 0$$
 $Y = -\frac{\partial V}{\partial y} = -\rho g,$

$$\sigma_x = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \rho gy$$
 $\sigma_y = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \rho gy$ $\tau_{xy} = -\frac{\partial^2 \phi}{\partial x \partial y}$

Usc

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

Uso

Se utiliza en mecánica de sólidos para deducir analíticamente muchas condiciones de esfuerzo presentes en sólidos con ciertas geometrías bidimensionales. No existen las funciones de tensión de Airy para el caso tridimensional

Método

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- **6** 5.13. Resumen
- Referencias

Ejemplo 1

Consideremos la viga mostrada en la figura 4.18, la cual soporta sobre su cara superior una carga uniformemente distribuida de magnitud q. De dicha viga, se desean calcular analíticamente los esfuerzos σ_x , σ_y y τ_{xy} que actúan sobre ella utilizando la función de tensión de Airy.

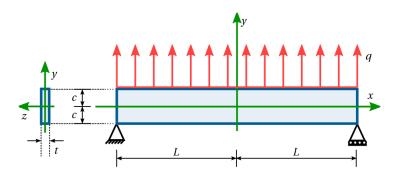


Figura: (4.18) Viga referida en el ejemplo de la Sección 4.9

Ejemplo 2

Para un sólido con forma de L invertida y condiciones de frontera dadas, se desean calcular analíticamente los esfuerzos σ_x , σ_y y τ_{xy} que actúan sobre ella utilizando la función de tensión de Airy.

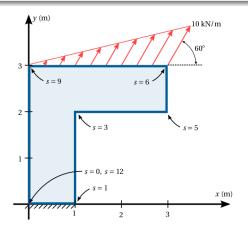


Figura: (7.31) Estructura analizada en la sección 7.8. Observe que a medida que se avanza en sentido antihorario, el parámetro s aumenta.

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- 6 5.13. Resumen
- Referencias

5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- 6 5.13. Resumer
- Referencias



- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- **6** 5.13. Resumen
- Referencias

5.10. Unicidad de la solución

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- **6** 5.13. Resumer
- Referencias

5.11. Principio de superposición

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- 6 5.13. Resumen
- Referencias

5.12. Principio de Saint-Venant

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- **6** 5.13. Resumen
- Referencias

5.13. Resumen

- 1 5.8. Función de tensión de Airy
 - Ejemplos
 - 5.8.1. Cálculo de la función de tensión de Airy y sus derivadas parciales en la frontera de un sólido bidimensional
- 2 5.9. Ecuaciones diferenciales parciales de Cauchy-Navier
- 3 5.10. Unicidad de la solución
- 4 5.11. Principio de superposición
- 5 5.12. Principio de Saint-Venant
- **6** 5.13. Resumen
- Referencias

Referencias I



Álvarez, D. A. (2022).

Teoría de la elasticidad.

Universidad Nacional de Colombia.