

Mecánica de Sólidos
Guía N° 5: Deformación y movimiento - Parte II

1. Definimos una deformación pura:

$$\mathbf{A} = \lambda_1 \mathbf{e}_1 \otimes \mathbf{e}_1 + \lambda_2 \mathbf{e}_2 \otimes \mathbf{e}_2 + \mathbf{e}_3 \otimes \mathbf{e}_3$$

con \mathbf{e}_i vectores fijos mutuamente ortogonales. Si dos fibras están alineadas con $\mathbf{M} = \cos \phi \mathbf{e}_1 + \sin \phi \mathbf{e}_2$ y $\mathbf{M}' = -\sin \phi \mathbf{e}_1 + \cos \phi \mathbf{e}_2$ en la configuración de referencia, calcular el cambio de ángulo durante la deformación. Deducir que el máximo cambio entre todas las fibras posibles es

$$\sin^{-1} \left(\frac{\lambda_1^2 - \lambda_2^2}{\lambda_1^2 + \lambda_2^2} \right)$$

2. Sea el corte simple de representación matricial

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 1 & \gamma & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Obtenga la descomposición polar $\mathbf{A} = \mathbf{R}\mathbf{U}$ escribiendo

$$\mathbf{U} = \begin{bmatrix} \cos \theta & -\sin \theta & 0 \\ \sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \lambda & 0 & 0 \\ 0 & \lambda^{-1} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \theta & \sin \theta & 0 \\ -\sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Use la identidad $\mathbf{A}^T \mathbf{A} = \mathbf{U}^2$ para mostrar que $\tan 2\theta = -2/\gamma$ y deduzca que

$$\mathbf{R} = (4 + \gamma^2)^{-1/2} \begin{bmatrix} 2 & \gamma & 0 \\ -\gamma & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

3. Dados los cortes simples:

$$\begin{aligned} \mathbf{A} &= \mathbf{I} + \gamma \mathbf{m} \otimes \mathbf{n}, & \mathbf{m} \cdot \mathbf{n} &= 0, & |\mathbf{m}| &= |\mathbf{n}| = 1 \\ \bar{\mathbf{A}} &= \mathbf{I} + \bar{\gamma} \bar{\mathbf{m}} \otimes \bar{\mathbf{n}}, & \bar{\mathbf{m}} \cdot \bar{\mathbf{n}} &= 0, & |\bar{\mathbf{m}}| &= |\bar{\mathbf{n}}| = 1 \end{aligned}$$

Demostrar que $\bar{\mathbf{A}}\mathbf{A} = \mathbf{A}\bar{\mathbf{A}}$ para $\bar{\mathbf{m}} = \pm \mathbf{m}$ es un corte simple de magnitud $\sqrt{\gamma^2 + \bar{\gamma}^2 \pm 2\gamma\bar{\gamma}\mathbf{n} \cdot \bar{\mathbf{n}}}$ en dirección $\bar{\mathbf{m}}$ con planos de deslizamiento normales a $\gamma\mathbf{n} \pm \bar{\gamma}\bar{\mathbf{n}}$.

Demostrar que $\bar{\mathbf{A}}\mathbf{A} = \mathbf{A}\bar{\mathbf{A}}$ para $\bar{\mathbf{n}} = \pm \mathbf{n}$ es un corte simple de magnitud $\sqrt{\gamma^2 + \bar{\gamma}^2 \pm 2\gamma\bar{\gamma}\mathbf{m} \cdot \bar{\mathbf{m}}}$ en dirección $\gamma\mathbf{m} \pm \bar{\gamma}\bar{\mathbf{m}}$ con planos de deslizamiento normales a $\bar{\mathbf{n}}$.

4. Si el gradiente de deformación $\mathbf{A} = \mathbf{R}$ representa una rotación de un ángulo θ en la dirección del vector unitario \mathbf{n} , mostrar que el gradiente de desplazamiento $\mathbf{D} = \mathbf{A} - \mathbf{I}$ puede expresarse

$$-\mathbf{W} \sin \theta + \mathbf{W}^2(1 - \cos \theta)$$

donde \mathbf{W} es el tensor antisimétrico de vector axial \mathbf{n} .

Deducir luego:

$$1 - \cos \theta = -\frac{1}{2} \text{tr}(\mathbf{D}) \quad \mathbf{W} \sin \theta = -\frac{1}{2}(\mathbf{D} - \mathbf{D}^T)$$

5. Si

$$\mathbf{U} = \lambda_1 \mathbf{u}^{(1)} \otimes \mathbf{u}^{(1)} + \lambda_1^{-1} \mathbf{u}^{(2)} \otimes \mathbf{u}^{(2)} + \mathbf{u}^{(3)} \otimes \mathbf{u}^{(3)}$$

donde $\mathbf{u}^{(i)}, i = 1, 2, 3$ son los ejes principales Lagrangianos, mostrar que \mathbf{U} puede expresarse como $\mathbf{R}^T \mathbf{A}$, con \mathbf{R} una rotación y \mathbf{A} un corte simple en el plano de $\mathbf{u}^{(1)}$ y $\mathbf{u}^{(2)}$.

6. Mostrar que la derivada temporal Lagrangiana del tensor de deformación $\frac{1}{2}(\mathbf{I} - \mathbf{B}^T \mathbf{B})$ es $\mathbf{B}^T \boldsymbol{\Sigma} \mathbf{B}$.
7. Para el movimiento de cuerpo rígido

$$\mathbf{x} = \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t) \equiv \mathbf{c}(t) + \mathbf{Q}(t)\mathbf{X}$$

mostrar que la velocidad y aceleración pueden escribirse

$$\dot{\mathbf{x}} = \dot{\mathbf{c}} + \boldsymbol{\omega} \times (\mathbf{x} - \mathbf{c})$$

y

$$\ddot{\mathbf{x}} = \ddot{\mathbf{c}} + \dot{\boldsymbol{\omega}} \times (\mathbf{x} - \mathbf{c}) + \boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times (\mathbf{x} - \mathbf{c}))$$

respectivamente, con $\boldsymbol{\omega}(t)$ el vector axial del antisimétrico $\dot{\mathbf{Q}}\mathbf{Q}^T$.

8. Si $J = \det \mathbf{A}$ y $\partial J / \partial \mathbf{A}$ es el tensor de segundo orden de componentes $(\partial J / \partial \mathbf{A})_{\alpha i} = \partial J / \partial A_{i\alpha}$, deducir del resultado del problema 1 de la Guía 1, que

$$\frac{\partial J}{\partial A_{j\beta}} = J B_{j\beta}$$

y en consecuencia:

$$\frac{\partial J}{\partial \mathbf{A}} = J \mathbf{B}^T$$

Luego, mostrar

$$\dot{\mathbf{A}} \frac{\partial J}{\partial \mathbf{A}} = J \boldsymbol{\Gamma}$$

y

$$\frac{\dot{J}}{J} = \text{tr } \mathbf{F}$$

9. Si \mathbf{E} es el campo de deformación de Green, mostrar que

$$\ddot{\mathbf{E}} = \mathbf{A}^T (\dot{\mathbf{\Sigma}} + \mathbf{F}^T \mathbf{\Sigma} + \mathbf{\Sigma} \mathbf{F}) \mathbf{A}$$

y deducir que $\dot{\mathbf{\Sigma}} + \mathbf{F}^T \mathbf{\Sigma} + \mathbf{\Sigma} \mathbf{F}$ es un campo tensorial Euleriano objetivo.