

Formulas importantes de mecánica de medios continuos

Ignacio Romero Olleros
Dpto. Ingeniería Mecánica
E.T.S.I. Industriales
Universidad Politécnica de Madrid
ignacio.romero@upm.es

13 de septiembre de 2023

1. Conceptos matemáticos

Matriz de cambio de base	$A_{ij} = \mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}'_j$
Cambio de base de vector	$\{\mathbf{v}\}_{\mathcal{B}} = [A]\{\mathbf{v}\}_{\mathcal{B}'}$
Cambio de base de tensor	$\{\mathbf{T}\}_{\mathcal{B}} = [A]\{\mathbf{T}\}_{\mathcal{B}'}[A]^T$
Tensor hemisimétrico asociado	$\hat{\mathbf{v}}\mathbf{a} = \mathbf{v} \times \mathbf{a}$
Producto diádico	$(\mathbf{a} \otimes \mathbf{b})\mathbf{c} = (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})\mathbf{a}$
Invariantes principales	$I_1(\mathbf{F}) = \text{tr}(\mathbf{F})$ $I_2(\mathbf{F}) = \frac{1}{2}(I_1^2 - \text{tr}(\mathbf{F}^2))$ $I_3(\mathbf{F}) = \det \mathbf{F}$
Derivadas de los invariantes	$\frac{\partial I_1}{\partial \mathbf{F}} = \mathbf{I}$ $\frac{\partial I_2}{\partial \mathbf{F}} = I_1 \mathbf{I} - \mathbf{F}^T$ $\frac{\partial I_3}{\partial \mathbf{F}} = \det(\mathbf{F})\mathbf{F}^{-T}$
Producto vectorial	$\mathbf{a} \times \mathbf{b} = \epsilon_{ijk} a_i b_j \mathbf{e}_k$
Gradiente (cartesianas)	$\nabla_{\mathbf{x}} f = f_{,i} \mathbf{e}_i$
Gradiente (cartesianas)	$\nabla_{\mathbf{x}} \mathbf{v} = v_{i,j} \mathbf{e}_i \otimes \mathbf{e}_j$
Divergencia (cartesianas)	$\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{v} = v_{i,i}$
Divergencia (cartesianas)	$\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{T} = T_{ij,j} \mathbf{e}_i$
Rotacional (cartesianas)	$\nabla_{\mathbf{x}} \times \mathbf{v} = \epsilon_{ijk} v_{j,i} \mathbf{e}_k$
Igualdad $\delta - \epsilon$	$\epsilon_{ijk} \epsilon_{ipq} = \delta_{jp} \delta_{kq} - \delta_{jq} \delta_{kp}$

2. Cinemática

Gradiente de deformación	$\mathbf{F} = \nabla_{\mathbf{X}} \varphi_t$
Descomposición polar	$\mathbf{F} = \mathbf{R}\mathbf{U} = \mathbf{V}\mathbf{R}$
Deformación de Cauchy-Green (derecho)	$\mathbf{C} = \mathbf{F}^T \mathbf{F}$
Deformación de Finger (izquierdo)	$\mathbf{B} = \mathbf{F} \mathbf{F}^T$
Deformación de Green-Lagrange	$\mathbf{E} = \frac{1}{2}(\mathbf{C} - \mathbf{I})$
Transformación de longitud	$d\mathbf{x} = \mathbf{F} d\mathbf{X}$
Transformación de área	$\mathbf{n} da = \text{adj} \mathbf{F} \mathbf{N} dA$
Transformación de volumen	$dv = J dV$
Derivada material	$\frac{D\psi}{Dt} = \frac{\partial \psi}{\partial t} + \nabla_{\mathbf{x}} \psi \mathbf{v}$
Velocidad material	$\mathbf{V} = \frac{\partial}{\partial t} \varphi_t$
Aceleración material	$\mathbf{A} = \frac{\partial}{\partial t} \mathbf{V}$
Velocidad espacial	$\mathbf{v} = \mathbf{V} \circ \varphi^{-1}$
Aceleración espacial	$\mathbf{a} = \mathbf{A} \circ \varphi^{-1} = \frac{D\mathbf{v}}{Dt}$
Tasa de deformación	$\mathbf{d} = \frac{1}{2}(\nabla_{\mathbf{x}} \mathbf{v} + \nabla_{\mathbf{x}}^T \mathbf{v})$

3. Equilibrio

Teorema de Cauchy	$\mathbf{t}(\mathbf{x}, \mathbf{n}) = \boldsymbol{\sigma}(\mathbf{x}) \mathbf{n}$
	$\mathbf{T}(\mathbf{X}, \mathbf{N}) = \mathbf{P}(\mathbf{X}) \mathbf{N}$
Primer tensor de tensión de Piola-Kirchhoff	$\mathbf{P} = J \boldsymbol{\sigma} \mathbf{F}^{-T}$
Segundo tensor de tensión de Piola-Kirchhoff	$\mathbf{S} = \mathbf{F}^{-1} \mathbf{P}$
Componente normal de la tensión	$\sigma_n = \mathbf{t} \cdot \mathbf{n} = \mathbf{n} \cdot \boldsymbol{\sigma} \mathbf{n}$
Componente tangencial de la tensión	$ \boldsymbol{\tau} = \sqrt{ \mathbf{t} ^2 - \sigma_n^2}$

4. Leyes de balance

Expresiones lagrangianas:

Conservación de masa	$\rho_{ref} = J(\rho \circ \varphi_t)$
Cons. de la cantidad de movimiento	$\nabla_{\mathbf{X}} \cdot \mathbf{P} + \rho_{ref} \mathbf{B} = \rho_{ref} \mathbf{A}$
Conservación del momento cinético	$\mathbf{P} \mathbf{F}^T = \mathbf{F} \mathbf{P}^T$
Deformación isocórica	$J = 1$
Conservación de la energía	$\rho_{ref} \dot{U} = \mathbf{P} : \dot{\mathbf{F}} + \rho_{ref} R - \nabla_{\mathbf{X}} \cdot \mathbf{Q}$
Generación local de entropía	$\Gamma_{loc} = \rho_{ref} \dot{S} - \rho_{ref} \frac{R}{\Theta} + \frac{\nabla_{\mathbf{X}} \cdot \mathbf{Q}}{\Theta}$
Gen. de entropía por conducción	$\Gamma_{con} = -\frac{\mathbf{Q}}{\Theta^2} \cdot \nabla_{\mathbf{X}} \Theta$
Desigualdad de Clausius-Duhem	$\Gamma = \Gamma_{loc} + \Gamma_{con} \geq 0$
Desigualdad de Clausius-Planck	$\Gamma_{loc} \geq 0 \quad \Gamma_{con} \geq 0$

Expresiones eulerianas:

Conservación de masa	$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla_{\mathbf{x}} \cdot (\rho \mathbf{v}) = 0$
Cons. de la cantidad de movimiento	$\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{b} = \rho \mathbf{a}$
Conservación del momento cinético	$\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\sigma}^T$
Deformación isocórica	$\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{v} = 0$
Conservación de la energía	$\rho \frac{Du}{Dt} = \boldsymbol{\sigma} : \mathbf{d} + \rho r - \nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{q}$
Generación local de entropía	$\gamma_{loc} = \rho \frac{Ds}{Dt} - \rho \frac{r}{\theta} + \frac{\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{q}}{\theta}$
Gen. de entropía por conducción	$\gamma_{con} = -\frac{1}{\theta^2} \mathbf{q} \cdot \nabla_{\mathbf{x}} \theta$
Desigualdad de Clausius-Duhem	$\gamma = \gamma_{loc} + \gamma_{con} \geq 0$
Desigualdad de Clausius-Planck	$\gamma_{loc} \geq 0 \quad \gamma_{con} \geq 0$

5. Modelos constitutivos

Modelo constitutivo	$\boldsymbol{\sigma} = \mathcal{F}[\varphi_t]$
Movimiento superpuesto	$\varphi_t^+ = \mathbf{Q}(t) \varphi_t + \mathbf{c}(t)$
Condición de objetividad	$\mathcal{F}[\varphi_t^+] = \mathbf{Q}(t) \mathcal{F}[\varphi_t] \mathbf{Q}^T(t)$

6. Mecánica de fluidos

Línea de corriente	$\mathbf{c}'(\alpha) = \mathbf{v}(\mathbf{c}(\alpha), t^*)$
Trayectoria	$\boldsymbol{\tau}'(t) = \mathbf{v}(\boldsymbol{\tau}(t), t)$
Vorticidad	$\boldsymbol{\xi} = 2\boldsymbol{\omega} = \nabla_{\mathbf{x}} \times \mathbf{v}$
Circulación	$C_{\Gamma} = \oint_{\Gamma} \mathbf{v} \cdot d\mathbf{x}$
Fluido perfecto	$\boldsymbol{\sigma} = -p\mathbf{I}$
Ec. Euler	$-\nabla_{\mathbf{x}} p + \rho \mathbf{b} = \rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt}$
T. Bernoulli	$\Phi = \frac{ \mathbf{v} ^2}{2} + \frac{p}{\rho} + gx_3 = \text{const.}$
Fluido newtoniano isótropo	$\boldsymbol{\sigma} = -p\mathbf{I} + 2\mu \mathbf{d}$
Ec. Navier-Stokes	$-\nabla p + \mu \Delta \mathbf{v} + \rho \mathbf{b} = \rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt}$ $\nabla_{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{v} = 0$

7. Mecánica de sólidos

Material hiperelástico	$\mathbf{P} = \frac{\partial W}{\partial \mathbf{F}}$
Sólido objetivo	$\mathbf{S} = 2 \frac{\partial \bar{W}}{\partial \mathbf{C}}$
Sólido objetivo incompresible	$\mathbf{S} = 2 \frac{\partial \bar{W}}{\partial \mathbf{C}} - p \mathbf{C}^{-1}$
Sólido isótropo	$\bar{W} = \bar{W}(I_1, I_2, I_3)$
Modelo neohookeano	$\bar{W}(\mathbf{C}) = U(J) + \frac{\mu}{2}(I_1(\tilde{\mathbf{C}}) - 3)$ $J = \sqrt{\det \mathbf{C}}, \tilde{\mathbf{C}} = J^{-2/3} \mathbf{C}$
Sólido incompresible	$\mathbf{P} = \frac{\partial W}{\partial \mathbf{F}} - p \mathbf{F}^{-T}$
Energía potencial	$V = \int_{\mathcal{B}_{ref}} W(\nabla_{\mathbf{X}} \boldsymbol{\varphi}) dV - V_{ext}(\boldsymbol{\varphi})$ $V_{ext} = \int_{\mathcal{B}_{ref}} \rho_{ref} \mathbf{B} \cdot \boldsymbol{\varphi} dV$ $+ \int_{\partial_N \mathcal{B}_{ref}} \mathbf{T} \cdot \boldsymbol{\varphi} dA$