



MESTRADO EM ENGENHARIA FÍSICA TECNOLÓGICA (MEFT)
FÍSICA DOS MEIOS CONTÍNUOS: FORMULÁRIO

Coordenadas esféricas

$$\begin{aligned}x &= r \sin \theta \cos \phi, \quad y = r \sin \theta \sin \phi, \quad z = r \cos \theta, \quad \vec{e}_x = \sin \theta \cos \phi \vec{e}_r + \cos \theta \cos \phi \vec{e}_\theta - \sin \phi \vec{e}_\phi \\ \vec{e}_y &= \sin \theta \sin \phi \vec{e}_r + \cos \theta \sin \phi \vec{e}_\theta + \cos \phi \vec{e}_\phi, \quad \vec{e}_z = \cos \theta \vec{e}_r - \sin \theta \vec{e}_\theta \\ \vec{e}_r &= \sin \theta \cos \phi \vec{e}_x + \sin \theta \sin \phi \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z, \quad \vec{e}_\theta = \cos \theta \cos \phi \vec{e}_x + \cos \theta \sin \phi \vec{e}_y - \sin \theta \vec{e}_z \\ \vec{e}_\phi &= -\sin \phi \vec{e}_x + \cos \phi \vec{e}_y\end{aligned}$$

Tensor das deformações

$$S_{ik} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \zeta_i}{\partial x_k} + \frac{\partial \zeta_k}{\partial x_i} \right)$$

Em coordenadas esféricas (r, θ, ϕ) ,

$$\begin{aligned}S_{rr} &= \frac{\partial \zeta_r}{\partial r}, \quad S_{\theta\theta} = \frac{1}{r} \frac{\partial \zeta_\theta}{\partial \theta} + \frac{\zeta_r}{r}, \quad S_{\phi\phi} = \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \zeta_\phi}{\partial \phi} + \frac{\zeta_\theta \cot \theta}{r} + \frac{\zeta_r}{r}, \\ 2S_{\theta\phi} &= \frac{1}{r} \left(\frac{\partial \zeta_\phi}{\partial \theta} - \zeta_\phi \cot \theta \right) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \zeta_\theta}{\partial \phi}, \quad 2S_{r\theta} = \frac{\partial \zeta_\theta}{\partial r} - \frac{\zeta_\theta}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \zeta_r}{\partial \theta}, \\ 2S_{\phi r} &= \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \zeta_r}{\partial \phi} + \frac{\partial \zeta_\phi}{\partial r} - \frac{\zeta_\phi}{r}.\end{aligned}$$

Em coordenadas cilíndricas (r, ϕ, z) ,

$$\begin{aligned}S_{rr} &= \frac{\partial \zeta_r}{\partial r}, \quad S_{\phi\phi} = \frac{1}{r} \frac{\partial \zeta_\phi}{\partial \phi} + \frac{\zeta_r}{r}, \quad S_{zz} = \frac{\partial \zeta_z}{\partial z}, \\ 2S_{\phi z} &= \frac{1}{r} \frac{\partial \zeta_z}{\partial \phi} + \frac{\partial \zeta_\phi}{\partial z}, \quad 2S_{rz} = \frac{\partial \zeta_r}{\partial z} + \frac{\partial \zeta_z}{\partial r}, \quad 2S_{r\phi} = \frac{\partial \zeta_\phi}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \zeta_r}{\partial \phi} - \frac{\zeta_\phi}{r}.\end{aligned}$$

O tensor das deformações pode ser decomposto em componentes de cisalhamento e de expansão $S_{ik} = \Sigma_{ik} + \frac{1}{3} \Theta \delta_{ik}$.

Tensor das tensões

O tensor das tensões pode ser também decomposto em componentes de cisalhamento e de expansão,

$$T_{ik} = T_{ik}^{\text{cis}} + P\delta_{ik}.$$

A relação entre deformação e tensão

$$T_{ik} = -K\Theta\delta_{ik} - 2\mu\Sigma_{ik},$$

onde K é o módulo de expansão (bulk modulus) e μ é o de cisalhamento. Estes coeficientes estão relacionados com o módulo de Young E e o rácio de Poisson ν :

$$E = \frac{9\mu K}{3K + \mu}, \quad \nu = \frac{3K - 2\mu}{2(3K + \mu)}, \quad K = \frac{E}{3(1 - 2\nu)}, \quad \mu = \frac{E}{2(1 + \nu)}.$$

Densidade de energia elástica $U = -\frac{1}{2}T_{ij}\zeta_{i,j}$.

A equação de Navier-Cauchy. Na presença da gravidade como força de corpo exterior,

$$\left(K + \frac{\mu}{3}\right) \frac{\partial}{\partial x_j} \frac{\partial}{\partial x_l} \zeta_l + \mu \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\partial}{\partial x_i} \zeta_j + \rho g_j = \rho \ddot{\zeta}_j,$$

onde g_j é a componente da aceleração da gravidade na direcção j . Esta equação pode ser expressa como

$$\text{grad}(\text{div} \vec{\zeta}) - \frac{3\mu}{3K + 4\mu} \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{\zeta}) = -\frac{3\rho(\vec{g} - \ddot{\vec{\zeta}})}{3K + 4\mu}$$

Equilíbrio de barras finas. Uma barra alongada na direcção z está sujeita a uma força F_z segundo z e a uma força de corpo (como a gravidade) por unidade de comprimento W , segundo o eixo transversal y . Em equilíbrio, a deflexão η obedece à equação de Euler-Bernoulli

$$E(I_y \eta'')'' + F_z \eta'' - W_y = 0,$$

onde derivadas são em ordem a z . A esta configuração corresponde uma força de cisalhamento segundo y ,

$$F_y = -E(I_y \eta'')' - F_z \eta'. \quad (1)$$

Equação da continuidade

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{v}) = 0$$

Equação de Euler

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} = \frac{\vec{f} - \text{grad } P}{\rho}$$

$$D_1 v_r - \frac{v_\phi^2}{r} = \frac{f_r - \partial_r P}{\rho}, \quad D_1 v_\phi + \frac{v_\phi v_r}{r} = \frac{r f_\phi - \partial_\phi P}{r \rho}, \quad D_1 v_z = \frac{f_z - \partial_z P}{\rho},$$

$$D_1 \equiv \partial_t + v_r \partial_r + \frac{v_\phi}{r} \partial_\phi + v_z \partial_z.$$

$$D_2 v_r - \frac{v_\theta^2 + v_\phi^2}{r} = \frac{f_r - \partial_r P}{\rho}, \quad D_2 v_\theta + \frac{v_\theta v_r}{r} - \frac{v_\phi^2 \cot \theta}{r} = \frac{r f_\theta - \partial_\theta P}{r \rho},$$

$$D_2 v_\phi + \frac{v_\phi v_r}{r} + \frac{v_\theta v_\phi \cot \theta}{r} = \frac{r \sin \theta f_\phi - \partial_\phi P}{\rho r \sin \theta}, \quad D_2 \equiv \partial_t + v_r \partial_r + \frac{v_\theta}{r} \partial_\theta + \frac{v_\phi}{r \sin \theta} \partial_\phi.$$

Equação de Bernoulli para escoamento potencial $v = \nabla \Psi$

$$\frac{\partial \Psi}{\partial t} + \frac{1}{2}v^2 + \Phi + h = c(t)$$

Equação de Navier-Stokes para fluidos viscosos incompressíveis ($\nu = \eta/\rho$)

O tensor das tensões para estes fluidos tem a forma

$$T_{ij}^{\text{tot}} = P\delta_{ij} + \rho v_i v_j + T_{ij}^{\text{visc}}, \quad T_{ij}^{\text{visc}} = -\eta \left(\partial_i v_j + \partial_j v_i - \frac{2}{3} \delta_{ij} \partial_k v_k \right)$$

É costume escrever este tensor como

$$T_{ij}^{\text{tot}} = \rho v_i v_j + T_{ij},$$

onde em coordenadas cilíndricas:

$$\begin{aligned} T_{rr} &= P - 2\eta \partial_r v_r, & T_{\phi\phi} &= P - 2\eta \left(\frac{v_r}{r} + \frac{\partial_\phi v_\phi}{r} \right), & T_{zz} &= P - 2\eta \partial_z v_z, \\ T_{r\phi} &= -\eta \left(\frac{\partial_\phi v_r}{r} + \partial_r v_\phi - \frac{v_\phi}{r} \right), & T_{\phi z} &= -\eta \left(\partial_z v_\phi + \frac{\partial_\phi v_z}{r} \right), & T_{zr} &= -\eta (\partial_r v_z + \partial_z v_r) \end{aligned}$$

ou esféricas:

$$\begin{aligned} T_{rr} &= P - 2\eta \partial_r v_r, & T_{\phi\phi} &= P - 2\eta \left(\frac{v_r}{r} + \frac{1}{r \sin \theta} \partial_\phi v_\phi + \frac{v_\theta \cot \theta}{r} \right), & T_{\theta\theta} &= P - 2\eta \left(\frac{v_r}{r} + \frac{\partial_\theta v_\theta}{r} \right), \\ T_{r\theta} &= -\eta \left(\frac{\partial_\theta v_r}{r} + \partial_r v_\theta - \frac{v_\theta}{r} \right), & T_{\theta\phi} &= -\eta \left(\frac{\partial_\phi v_\theta}{r \sin \theta} + \frac{\partial_\theta v_\phi}{r} - \frac{v_\phi \cot \theta}{r} \right), & T_{\phi r} &= -\eta \left(\partial_r v_\phi + \frac{\partial_\phi v_r}{r \sin \theta} - \frac{v_\phi}{r} \right) \end{aligned}$$

A equação de movimento é

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} = \frac{\vec{f} - \text{grad } P + \eta \nabla^2 \vec{v}}{\rho}.$$

$$\begin{aligned} D_1 v_r - \frac{v_\phi^2}{r} &= \frac{f_r - \partial_r P}{\rho} + \nu \left(\nabla^2 v_r - \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_\phi}{\partial \phi} - \frac{v_r}{r^2} \right), \\ D_1 v_\phi + \frac{v_\phi v_r}{r} &= \frac{r f_\phi - \partial_\phi P}{r \rho} + \nu \left(\nabla^2 v_\phi + \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_r}{\partial \phi} - \frac{v_\phi}{r^2} \right), \\ D_1 v_z &= \frac{f_z - \partial_z P}{\rho} + \nu \nabla^2 v_z, & D_1 &\equiv \partial_t + v_r \partial_r + \frac{v_\phi}{r} \partial_\phi + v_z \partial_z. \end{aligned}$$

Aqui, $\nabla^2 v_r, \nabla^2 v_\phi, \nabla^2 v_z$ é o Laplaciano escrito em coordenadas cilíndricas (ver abaixo a forma explícita deste operador). Em coordenadas esféricas,

$$\begin{aligned} D_2 v_r - \frac{v_\theta^2 + v_\phi^2}{r} &= \frac{f_r - \partial_r P}{\rho} + \nu \left(\nabla^2 v_r - \frac{2}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial(v_\theta \sin \theta)}{\partial \theta} - \frac{2}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial v_\phi}{\partial \phi} - \frac{2v_r}{r^2} \right), \\ D_2 v_\theta + \frac{v_\theta v_r}{r} - \frac{v_\phi^2 \cot \theta}{r} &= \frac{r f_\theta - \partial_\theta P}{r \rho} + \nu \left(\nabla^2 v_\theta - \frac{2 \cos \theta}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial v_\phi}{\partial \phi} + \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} - \frac{v_\theta}{r^2 \sin^2 \theta} \right), \\ D_2 v_\phi + \frac{v_\phi v_r}{r} + \frac{v_\theta v_\phi \cot \theta}{r} &= \frac{r \sin \theta f_\phi - \partial_\phi P}{\rho r \sin \theta} + \nu \left(\nabla^2 v_\phi + \frac{2}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial v_r}{\partial \phi} + \frac{2 \cos \theta}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial v_\theta}{\partial \phi} - \frac{v_\phi}{r^2 \sin^2 \theta} \right), \\ D_2 &\equiv \partial_t + v_r \partial_r + \frac{v_\theta}{r} \partial_\theta + \frac{v_\phi}{r \sin \theta} \partial_\phi. \end{aligned}$$

Aqui, usamos $\nabla^2 v_r, \nabla^2 v_\phi, \nabla^2 v_z$ como o Laplaciano escrito em coordenadas esféricas (ver abaixo a forma explícita deste operador).

Operadores matemáticos

Transformação de tensores

Se mudarmos de coordenadas (x, y, z) para (x', y', z') então

$$T'_{ij} = T_{mn} a_{mi} a_{nj},$$

onde $a_{ij} = \vec{e}_i \cdot \vec{e}'_j$, e \vec{e}_i, \vec{e}'_j são versores no sistemas respectivos.

O gradiente de um escalar f , pode ser expressa como,

$$\text{grad } f = \frac{\partial f}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \phi} \vec{e}_\phi + \frac{\partial f}{\partial z} \vec{e}_z = \frac{\partial f}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \phi} \vec{e}_\phi.$$

A divergência de um vector pode ser expressa como,

$$\text{div} \vec{V} = \frac{1}{r} \frac{\partial(rV_r)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_\phi}{\partial \phi} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 V_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial(\sin \theta V_\theta)}{\partial \theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial V_\phi}{\partial \phi}$$

O Laplaciano pode ser expresso como

$$\begin{aligned} \nabla^2 f &= \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial f}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 f}{\partial \phi^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial z^2}, \\ &= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial f}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial f}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \phi^2} \end{aligned}$$

O rotacional de um vector \vec{V} pode ser expresso como

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \times \vec{V} &= \left(\frac{1}{r} \frac{\partial V_z}{\partial \phi} - \frac{\partial V_\phi}{\partial z} \right) \vec{e}_r + \left(\frac{\partial V_r}{\partial z} - \frac{\partial V_z}{\partial r} \right) \vec{e}_\phi + \frac{1}{r} \left(\frac{\partial(rV_\phi)}{\partial r} - \frac{\partial V_r}{\partial \phi} \right) \vec{e}_z, \\ &= \frac{1}{r \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial \theta} (V_\phi \sin \theta) - \frac{\partial V_\theta}{\partial \theta} \right) \vec{e}_r + \frac{1}{r} \left(\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial V_r}{\partial \phi} - \frac{\partial(rV_\phi)}{\partial r} \right) \vec{e}_\theta + \frac{1}{r} \left(\frac{\partial}{\partial r} (rV_\theta) - \frac{\partial V_r}{\partial \theta} \right) \vec{e}_\phi \end{aligned}$$

Teorema de Helmholtz. Um vector \vec{a} pode ser decomposto na soma de duas componentes, uma com rotacional nulo, e outra com divergência nula,

$$\vec{a} = \nabla \times \vec{b} + \nabla \Phi$$

Identities.

$$\nabla \times (\Phi \vec{a}) = \Phi \nabla \times \vec{a} + (\nabla \Phi) \times \vec{a}$$

$$\nabla(\nabla \times \vec{a}) = 0, \quad \nabla \times (\nabla \Phi) = 0, \quad \nabla \times (\nabla \times \vec{a}) = \nabla(\nabla \cdot \vec{a}) - \nabla^2 \vec{a}$$