

# Dinâmica da partícula fluida

J. L. Baliño

Escola Politécnica - Universidade de São Paulo

Apostila de aula  
2017, v.1



# Sumário

**1** Tipo de forças

**2** Conservação do momento linear

## Forças volumétricas

Proporcionais ao volume ( $\sim L^3$ ). Se  $\mathbf{G}$  é o campo de força por unidade de massa, resulta:

$$\mathbf{G} = \frac{\delta \mathbf{F}_G}{\delta m}$$

A força volumétrica  $\mathbf{F}_G$  em um sistema de partículas resulta:

$$\mathbf{F}_G = \int_{\mathcal{V}} \rho \mathbf{G} d\mathcal{V}$$

O exemplo típico de força volumétrica é o *campo gravitacional*; neste caso  $\mathbf{G} = \mathbf{g}$  constante e  $\mathbf{F}_G = \mathbf{g} \int_{\mathcal{V}} \rho d\mathcal{V} = M \mathbf{g}$  é o *peso* do sistema de partículas. Se o campo  $\mathbf{G}$  é *conservativo*, então ele pode ser obtido de um *potencial escalar*  $\mathcal{U}$  (energia potencial):

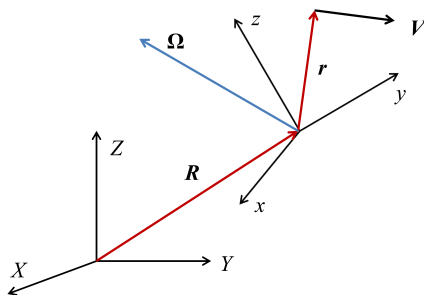
$$\mathbf{G} = -\nabla \mathcal{U}$$

O campo gravitacional é conservativo; se  $\mathbf{g} = -g \check{\mathbf{k}}$ , a energia potencial gravitacional resulta  $\mathcal{U} = gz + cte$ .



# Forças não inerciais

Aparecem quando a posição  $\mathbf{r}$  e a velocidade  $\mathbf{V}$  são medidas em um sistema de referência não inercial, para satisfazer a equação de conservação do momento linear; elas não satisfazem o princípio de ação e reação. O sistema não inercial  $xyz$  rota com velocidade angular  $\boldsymbol{\Omega}$  e se desloca com posição  $\mathbf{R}$  em relação ao sistema absoluto  $XYZ$ .



# Forças não inerciais

É necessário acrescentar o campo de forças volumétricas não-inerciais  $\mathbf{G}_{NI}$ :

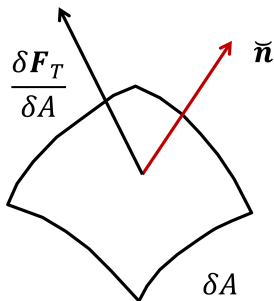
$$\mathbf{G}_{NI} = - \left[ \frac{d^2 \mathbf{R}}{dt^2} + \frac{d\boldsymbol{\Omega}}{dt} \times \mathbf{r} + 2\boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{V} + \boldsymbol{\Omega} \times (\boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{r}) \right]$$

onde identificamos respectivamente as acelerações da origem do sistema não inercial, angular, de Coriolis e centrífuga.



# Forças superficiais

Proporcionais à superfície ( $\sim L^2$ ). Seja  $\mathbf{f}_T$  a força por unidade de área (tensão) resultante de retirar o meio externo ao elemento de área  $\delta A$  com normal  $\underline{\mathbf{n}}$ . A relação funcional (transformação linear) entre tensão e versor normal define o *tensor de tensões*  $\underline{\mathbf{T}}$ .



$$\mathbf{f}_T = \frac{\delta \mathbf{F}_T}{\delta A} = \underline{\mathbf{T}} \cdot \underline{\mathbf{n}}$$

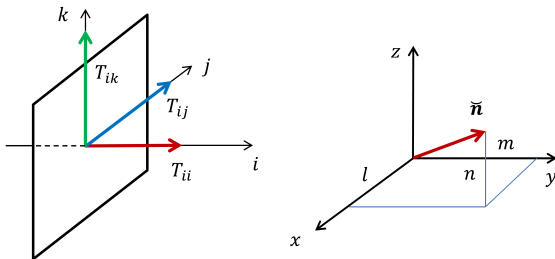
$$\mathbf{F}_T = \int_{SC} \underline{\mathbf{T}} \cdot \underline{\mathbf{n}} dA$$

Matriz associada (simétrica):

$$\{T_{ij}\} = \begin{pmatrix} T_{xx} & T_{xy} & T_{zx} \\ T_{xy} & T_{yy} & T_{yz} \\ T_{zx} & T_{yz} & T_{zz} \end{pmatrix}$$

# Matriz associada $\{T_{ij}\}$

No elemento  $T_{ij}$ , o subscrito  $i$  indica a direção normal ao elemento de área considerado, enquanto  $j$  indica a direção da tensão; assim, se  $i = j$  a tensão é *normal*, enquanto se  $i \neq j$  a tensão é de *cisalhamento*. Para um versor normal de cosenos diretores  $l, m$  e  $n$  (cosenos dos ângulos formados respectivamente com os eixos  $x, y$  e  $z$ ) resulta:



$$\begin{pmatrix} f_{T_x} \\ f_{T_y} \\ f_{T_z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} T_{xx} & T_{xy} & T_{zx} \\ T_{xy} & T_{yy} & T_{yz} \\ T_{zx} & T_{yz} & T_{zz} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} l \\ m \\ n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} lT_{xx} + mT_{xy} + nT_{zx} \\ lT_{xy} + mT_{yy} + nT_{yz} \\ lT_{zx} + mT_{yz} + nT_{zz} \end{pmatrix}$$



# Pressão e tensão viscosa

$$\underline{\mathbf{T}} = -p\underline{\mathbf{I}} + \underline{\boldsymbol{\tau}}$$

onde  $p$  é a *pressão*,  $\underline{\mathbf{I}}$  é o *tensor identidade* e  $\underline{\boldsymbol{\tau}}$  é o *tensor de tensões viscosas*. A pressão depende do *estado termodinâmico* do fluido, enquanto o tensor viscoso depende da *viscosidade* e da existência de *taxa de deformação* do fluido.

Como  $\{I_{ij}\} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$ , resulta  $-p\underline{\mathbf{I}} \cdot \underline{\mathbf{n}} = -p\underline{\mathbf{n}}$ , isto é, a pressão age sempre na direção contrária ao vetor normal, com um módulo independente da direção (princípio de Pascal).

$$\mathbf{F}_T = \mathbf{F}_p + \mathbf{F}_v$$

$$\mathbf{F}_p = \int_{CS} (-p) \underline{\mathbf{n}} dA \quad (\text{força de pressão})$$

$$\mathbf{F}_v = \int_{CS} \underline{\boldsymbol{\tau}} \cdot \underline{\mathbf{n}} dA \quad (\text{força viscosa})$$





## Força resultante de pressão

A força de pressão em um sistema de partículas resulta:

$$\mathbf{F}_p = \int_A -p \underline{\mathbf{I}} \cdot \underline{\mathbf{n}} dA = \int_{\mathcal{V}} \nabla \cdot (-p \underline{\mathbf{I}}) d\mathcal{V}$$

onde transformamos a integral através do *teorema do divergente*.

Temos que:

$$\nabla \cdot (-p \underline{\mathbf{I}}) = -p \nabla \cdot \underline{\mathbf{I}} - \underline{\mathbf{I}} \cdot \nabla p = -\nabla p$$

pois  $\nabla \cdot \underline{\mathbf{I}} = \underline{\mathbf{0}}$  e  $\underline{\mathbf{I}} \cdot \nabla p = \nabla p$ . Substituindo, resulta:

$$\mathbf{F}_p = \int_{\mathcal{V}} -\nabla p d\mathcal{V}$$

A quantidade  $-\nabla p$  é a força resultante de pressão por unidade de volume. A força de pressão resultante por unidade de massa resulta:

$$\frac{\delta \mathbf{F}_p}{\delta m} = -\frac{1}{\rho} \nabla p$$

## Força resultante de tensão viscosa

A força de tensão viscosa em um sistema de partículas resulta:

$$\mathbf{F}_V = \int_A \underline{\boldsymbol{\tau}} \cdot \underline{\mathbf{n}} dA = \int_V \nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\tau}} dV$$

onde transformamos a integral através do *teorema do divergente*. A quantidade  $\nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\tau}}$  é a força resultante de tensão viscosa por unidade de volume. A força de tensão viscosa resultante por unidade de massa resulta:

$$\frac{\delta \mathbf{F}_V}{\delta m} = \frac{1}{\rho} \nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\tau}}$$

Em coordenadas cartesianas:

$$\nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\tau}} = \begin{bmatrix} \frac{\partial \tau_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial z} \\ \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yy}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial z} \\ \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zz}}{\partial z} \end{bmatrix}$$



# Conservação do momento linear em forma diferencial

A conservação do momento linear em forma diferencial resulta:

$$\frac{D\mathbf{V}}{Dt} = \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t} + \nabla \mathbf{V} \cdot \mathbf{V} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \frac{1}{\rho} \nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\tau}} + \mathbf{G}$$

Em coordenadas cartesianas, a componente  $x$  resulta, a modo de exemplo:

$$\begin{aligned} \frac{Du}{Dt} &= \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} \\ &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial \tau_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial z} \right) + G_x \end{aligned}$$

Precisamos fechar matematicamente o problema através de uma lei constitutiva que relacione o tensor viscoso com o campo de velocidade.



# Equação de Euler

Em regiões do escoamento onde são desprezíveis os efeitos viscosos, existe um estado hidrostático de tensão, resultando a equação de Euler (Leonard Euler, 1755):

$$\frac{D\mathbf{V}}{Dt} = \frac{\partial\mathbf{V}}{\partial t} + \nabla\mathbf{V} \cdot \mathbf{V} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \mathbf{G}$$

A equação de Euler é não-linear e de primeira ordem na velocidade.



# Equação de Bernoulli

Realizamos uma integral de caminho da equação de Euler, multiplicando escalarmente por  $d\mathbf{r}$ . Definindo  $\delta\varphi = \nabla\varphi \cdot d\mathbf{r}$ , supondo  $\mathbf{G} = -\nabla\mathcal{U}$  e utilizando a identidade:

$$\nabla\mathbf{V} \cdot \mathbf{V} = \nabla \left( \frac{V^2}{2} \right) - \mathbf{V} \times (\nabla \times \mathbf{V}) = \nabla \left( \frac{V^2}{2} \right) - \mathbf{V} \times \boldsymbol{\omega}$$

resulta:

$$\delta \left( \mathcal{U} + \frac{V^2}{2} \right) + \frac{\delta p}{\rho} + \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t} \cdot d\mathbf{r} = (\mathbf{V} \times \boldsymbol{\omega}) \cdot d\mathbf{r}$$

O lado direito é nulo para  $\mathbf{r} = \mathbf{0}$  (caso trivial),  $\boldsymbol{\omega} = \mathbf{0}$  (escoamento irrotacional),  $d\mathbf{r} \parallel \boldsymbol{\omega}$  (linha de vorticidade) ou  $d\mathbf{r} \parallel \mathbf{V}$  (linha de corrente). Para estes casos é possível integrar, resultando:

$$\frac{1}{2} (V_2^2 - V_1^2) + (\mathcal{U}_2 - \mathcal{U}_1) + \int_1^2 \frac{\delta p}{\rho} + \int_1^2 \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t} \cdot d\mathbf{r} = 0$$



# Equação de Bernoulli

O termo de pressão pode ser integrado para escoamentos barotrópicos, isto é, aqueles onde  $p = p(\rho)$ .

Para um escoamento permanente, incompressível e com forças gravitacionais, resulta a equação de Bernoulli (Daniel Bernoulli, 1738):

$$\frac{p}{\rho} + \frac{1}{2}V^2 + gz = cte$$

A constante de integração pode variar com a linha de corrente (ou vorticidade), mas se o escoamento for irrotacional, a constante é a mesma para todas as linhas de corrente (é uma constante do campo).

Altura de energia:  $H_E = \frac{p}{\rho g} + \frac{V^2}{2g} + z$

Pressão de estagnação:  $P = p + \frac{1}{2}\rho V^2 + \rho g z$

