

Analisi dimensionale dell'equazione dell'energia

Fenomeni di Trasporto

Equazioni di trasporto per fluidi newtoniani

Moto
$$\rho D\mathbf{v} / Dt = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v} + \rho \mathbf{g}$$

Energia
(fluido incomprimibile)
$$\rho \hat{C}_p DT / Dt = k \nabla^2 T + \mu \Phi_v$$

Le equazioni sono accoppiate, perché le proprietà fisiche dipendono dalla temperatura.

Ad esempio, nella convezione naturale, la dipendenza della densità dalla temperatura è la causa del moto

La convezione naturale

Moto

$$\rho D\mathbf{v} / Dt = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v} + \rho \mathbf{g}$$

Energia

(fluido incompressibile)

$$\rho \hat{C}_p DT / Dt = k \nabla^2 T + \mu \Phi_v$$

Approx. di Boussinesq

$$\rho(T) = \bar{\rho} - \bar{\rho} \bar{\beta} (T - \bar{T})$$

$$\bar{\beta} = -(1/\bar{\rho})(\partial \rho / \partial T)_p$$

La convezione naturale

approssimazione di Boussinesq

Moto

$$\bar{\rho} \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = \underbrace{(-\nabla p + \bar{\rho} \mathbf{g})}_{\mathcal{P}} - [\nabla \cdot \boldsymbol{\tau}] - \underbrace{\bar{\rho} \mathbf{g} \beta (T - \bar{T})}_{\text{Trascurabile nella convezione forzata}}$$

Trascurabile nella convezione naturale

Energia

$$\bar{\rho} \hat{C}_p DT / Dt = k \nabla^2 T + \mu \Phi_v$$

Analisi dimensionale delle equazioni di bilancio

$$(\nabla \cdot \mathbf{v}) = 0$$

$$\bar{\rho} \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla \mathcal{P} + \mu \nabla^2 \mathbf{v} - \bar{\rho} g \bar{\beta} (T - \bar{T})$$

$$\bar{\rho} \hat{C}_p \frac{DT}{Dt} = k \nabla^2 T + \mu \Phi_v$$

Analisi dimensionale delle equazioni di bilancio

Variabili adimensionali

$$\begin{aligned}\check{x} &= \frac{x}{l_0} & \check{y} &= \frac{y}{l_0} & \check{z} &= \frac{z}{l_0} & \check{t} &= \frac{v_0 t}{l_0} \\ \check{\mathbf{v}} &= \frac{\mathbf{v}}{v_0} & \check{\mathcal{P}} &= \frac{\mathcal{P} - \mathcal{P}_0}{\bar{\rho} v_0^2} & \check{T} &= \frac{T - T_0}{T_1 - T_0} \\ \check{\Phi}_v &= \left(\frac{l_0}{v_0}\right)^2 \Phi_v & \check{\nabla} &= l_0 \nabla & \frac{D}{D\check{t}} &= \left(\frac{l_0}{v_0}\right) \frac{D}{Dt}\end{aligned}$$

Forma adimensionale delle equazioni di bilancio

$$(\check{\nabla} \cdot \check{\mathbf{v}}) = 0$$

$$\frac{D\check{\mathbf{v}}}{D\check{t}} = -\check{\nabla}\check{\mathcal{P}} + \left[\frac{\mu}{l_0 v_0 \bar{\rho}} \right] \check{\nabla}^2 \check{\mathbf{v}} - \left[\frac{g l_0 \bar{\beta} (T_1 - T_0)}{v_0^2} \right] \left(\frac{\mathbf{g}}{g} \right) (\check{T} - \check{T}_0)$$

$$\frac{D\check{T}}{D\check{t}} = \left[\frac{k}{l_0 v_0 \bar{\rho} \hat{C}_p} \right] \check{\nabla}^2 \check{T} + \left[\frac{\mu v_0}{l_0 \bar{\rho} \hat{C}_p (T_1 - T_0)} \right] \check{\Phi}_v$$

Principali numeri adimensionali

$$\text{Re} = \llbracket l_0 v_0 \rho / \mu \rrbracket = \llbracket l_0 v_0 / \nu \rrbracket = \textit{Reynolds}$$

$$\text{Pr} = \llbracket \hat{C}_p \mu / k \rrbracket = \llbracket \nu / \alpha \rrbracket = \textit{Prandtl}$$

$$\text{Gr} = \llbracket g \beta (T_1 - T_0) l_0^3 / \nu^2 \rrbracket = \textit{Grashof}$$

$$\text{Br} = \llbracket \mu v_0^2 / k (T_1 - T_0) \rrbracket = \textit{Brinkman}$$

$$\text{Pé} = \text{RePr} = \textit{Péclet}$$

$$\text{Ra} = \text{GrPr} = \textit{Rayleigh}$$

$$\text{Ec} = \text{Br} / \text{Pr} = \textit{Eckert}$$

Scelta della velocità di riferimento

Caso particolare	→	Convezione forzata	Caso intermedio	Convezione naturale
$\left[\frac{\mu}{l_0 v_0 \bar{\rho}} \right]$		$\frac{1}{\text{Re}}$	$\frac{1}{\text{Re}}$	1
$\left[\frac{g l_0 \bar{\beta} (T_1 - T_0)}{v_0^2} \right]$		trascurabile	$\frac{\text{Gr}}{\text{Re}^2}$	Gr
$\left[\frac{k}{l_0 v_0 \bar{\rho} \hat{C}_p} \right]$		$\frac{1}{\text{RePr}}$	$\frac{1}{\text{RePr}}$	$\frac{1}{\text{Pr}}$
$\left[\frac{\mu v_0}{l_0 \bar{\rho} \hat{C}_p (T_1 - T_0)} \right]$		$\frac{\text{Br}}{\text{RePr}}$	$\frac{\text{Br}}{\text{RePr}}$	trascurabile

Forma adimensionale delle equazioni di trasporto convezione forzata

$$\frac{D\check{v}}{D\check{t}} = -\check{\nabla}\check{\rho} + \frac{1}{\text{Re}} \check{\nabla}^2\check{v}$$

$$\frac{D\check{T}}{D\check{t}} = \frac{1}{\text{RePr}} \check{\nabla}^2\check{T} + \frac{\text{Br}}{\text{RePr}} \check{\Phi}_v$$

Forma adimensionale delle equazioni di trasporto

caso intermedio

$$\frac{D\check{\mathbf{v}}}{D\check{t}} = -\check{\nabla}\check{\mathcal{P}} + \frac{1}{\text{Re}} \check{\nabla}^2\check{\mathbf{v}} - \frac{\text{Gr}}{\text{Re}^2} \left(\frac{\mathbf{g}}{g} \right) (\check{T} - \check{T}_\infty)$$

$$\frac{D\check{T}}{D\check{t}} = \frac{1}{\text{RePr}} \check{\nabla}^2\check{T} + \frac{\text{Br}}{\text{RePr}} \Phi_v$$

Forma adimensionale delle equazioni di trasporto convezione naturale

$$\frac{D\check{\mathbf{v}}}{D\check{t}} = -\check{\nabla}\check{\mathcal{P}} + \check{\nabla}^2\check{\mathbf{v}} - \text{Gr} \left(\frac{\delta\mathbf{e}}{\delta} \right) (\check{T} - \check{T}')$$

$$\frac{D\check{T}}{D\check{t}} = \frac{1}{\text{Pr}} \check{\nabla}^2\check{T}$$

Significato fisico dei principali numeri adimensionali

$$\text{Re} = \frac{\rho v_0^2 / l_0}{\mu v_0 / l_0^2} = \frac{\text{Forze inerziali}}{\text{Forze viscosse}}$$

$$\text{Fr} = \frac{\rho v_0^2 / l_0}{\rho g} = \frac{\text{Forze inerziali}}{\text{Forza di gravità}}$$

$$\frac{\text{Gr}}{\text{Re}^2} = \frac{\rho g \beta (T_1 - T_0)}{\rho v_0^2 / l_0} = \frac{\text{Forza di galleggiamento}}{\text{Forze inerziali}}$$

$$\text{Pé} = \text{RePr} = \frac{\rho \hat{C}_p v_0 (T_1 - T_0) / l_0}{k (T_1 - T_0) / l_0^2} = \frac{\text{Trasporto di energia per convezione}}{\text{Trasporto di energia per conduzione}}$$

$$\text{Br} = \frac{\mu (v_0 / l_0)^2}{k (T_1 - T_0) / l_0^2} = \frac{\text{Calore prodotto per dissipazione viscosa}}{\text{Trasporto di energia per conduzione}}$$

Forma adimensionale del coeff. di scambio termico alla parete
moto in condotti

$$\frac{D\check{T}}{D\check{t}} = \frac{1}{\text{RePr}} \check{\nabla}^2 \check{T} + \frac{\text{Br}}{\text{RePr}} \Phi_v$$

$$\check{T} = \check{T}(\check{r}, \theta, \check{z}, \check{t}; \text{Re}, \text{Pr}, \text{Br})$$

$$\check{r} = r/D$$

$$\check{z} = z/D$$

$$\check{T} = (T - T_0)/(T_{b1} - T_0)$$

Forma adimensionale del coeff. di scambio termico alla parete
moto in condotti

$$Q(t) = \int_0^L \int_0^{2\pi} \left(+k \frac{\partial T}{\partial r} \right) \Big|_{r=R} R d\theta dz$$

$$h_1(t) = \frac{1}{\pi DL(T_0 - T_{b1})} \int_0^L \int_0^{2\pi} \left(+k \frac{\partial T}{\partial r} \right) \Big|_{r=R} R d\theta dz$$

$$\check{r} = r/D$$

$$\check{T} = (T - T_0)/(T_{b1} - T_0)$$

$$\check{z} = z/D$$

$$\text{Nu}_1(t) = \frac{1}{2\pi L/D} \int_0^{L/D} \int_0^{2\pi} \left(-\frac{\partial \check{T}}{\partial \check{r}} \right) \Big|_{\check{r}=1/2} d\theta d\check{z}$$

Forma adimensionale del coeff. di scambio termico alla parete
moto in condotti

$$\text{Nu}_1(t) = \frac{1}{2\pi L/D} \int_0^{L/D} \int_0^{2\pi} \left(-\frac{\partial \check{T}}{\partial \check{r}} \right) \Big|_{\check{r}=1/2} d\theta d\check{z}$$

$$\check{T} = \check{T}(\check{r}, \theta, \check{z}, \check{t}; \text{Re}, \text{Pr}, \text{Br})$$

$$\text{Nu}_1 = \text{Nu}_1(\text{Re}, \text{Pr}, \text{Br}, L/D)$$

Forma adimensionale del coeff. di scambio termico alla parete moto in condotti

$$Nu_1 = Nu_1(Re, Pr, Br, L/D)$$

