

化工原理

流体流动

流体静力学

流体的压力

$$\begin{aligned}p_{\text{绝}} &= p_{\text{大气}} + p_{\text{表}} \\p_{\text{绝}} &= p_{\text{大气}} - p_{\text{真}}\end{aligned}$$

流体的密度

$$\begin{aligned}\rho &= \frac{m}{V} \\ \rho &: \text{kg/m}^3\end{aligned}$$

气体密度（压力不太高，温度不太低）：

$$\begin{aligned}pV &= nRT = \frac{m}{M}RT \\ \rho &= \frac{m}{V} = \frac{pM_m}{RT} \\ p &: \text{绝对压力, } \text{kPa} \\ M_m &: \text{摩尔质量, } \text{kg/kmol} \\ n &: \text{气体的物质的量, } \text{kmol} \\ R &: 8.314\end{aligned}$$

理想气体标况下（ $T^\ominus = 273.15\text{K}$, $p^\ominus = 101.325$ ）的摩尔体积为 $\rho^\ominus = \frac{M}{22.4}$

流体的比体积

单位质量流体的体积

$$\begin{aligned}v &= \frac{V}{m} = \frac{1}{\rho} \\ v &: \text{m}^3/\text{kg}\end{aligned}$$

静力学基本方程式

$$\begin{aligned}p &= p_0 + \rho gh \\ h &= \frac{p - p_0}{\rho g}\end{aligned}$$

- 适用于气体和液体

- 液体密度可视为常数，而气体密度随容器高低变化甚微，也可视为常数

管内流体流动的基本方程式

流量与流速

流量

体积流量 q_V :单位时间内流体流经管路任一截面的体积称为体积流量，单位： m^3/s

质量流量 q_m :单位时间内流体流经管路任一截面的质量称为质量流量，单位： kg/s

$$q_m = \rho q_V$$

流速

平均流速 u :单位时间内流体质点在流动方向上所流经的距离，简称流速，m/s。

$$u = \frac{q_V}{A}, q_V = Au, A = \frac{\pi d^2}{4}, d = \sqrt{\frac{q_V}{0.785u}}$$

$$q_m = \rho q_V = \rho Au$$

质量流速 w :单位时间内流体经管路截面的质量，单位为 $kg/(m^2 \cdot s)$

$$\omega = \frac{q_m}{A} = \frac{\rho Au}{A} = \rho u$$

连续性方程与伯努利方程式

连续性方程

在连续稳定的不可压缩流体的流动中

$$\rho Au = q_m = C$$

$$\frac{u_1}{u_2} = \left(\frac{d_2}{d_1}\right)^2$$

若流体不可压缩， $\rho = C$

$$Au = C$$

伯努利方程式

$$gz + \frac{p}{\rho} + \frac{u^2}{2} = C$$

伯努利方程式的物理意义

- gz 为**单位质量(1kg)流体所具有的位能**。因为质量为 m 的流体,其与水平基准面的距离为 z 时,则其位能为 mgz ,所以单位质量流体的位能为 gz ,其单位为

$$\frac{kg \cdot \frac{m}{s^2} \cdot m}{kg} = \frac{N \cdot m}{kg} = \frac{J}{kg}$$

- $\frac{p}{\rho}$ 为**单位质量流体所具有的静压能**。流动流体中的流体压力通常称为静压。因用测压管可测出它能使流体提升一定高度($h = p/\rho g$), 这一高度的液柱相对流动的液体来说是静止状态,其单位为

$$\frac{N/m^2}{kg/m^3} = \frac{N \cdot m}{kg} = \frac{J}{kg}$$

- $\frac{u^2}{2}$ 为**单位质量流体所具有的动能**。因质量为 m 、速度为 u 的流体所具有的动能为 $mu^2/2$,故 $u^2/2$ 为**单位质量流体的动能**,其单位为

$$\frac{kg \cdot \frac{m^2}{s^2}}{kg} = \frac{kg \cdot \frac{m}{s^2} \cdot m}{kg} = \frac{N \cdot m}{kg} = \frac{J}{kg}$$

- **位能、静压能及动能均属于机械能,三者之和称为总机械能或总能量**

伯努利方程式表明, 这3种形式的能量可以相互转换,但总能量不会有所增减,即三项之和为一常数

所以,伯努利方程式是**单位质量流体能量守恒方程式**

将伯努利方程式各项除以重力加速度 g ,则得

$$z + \frac{p}{\rho g} + \frac{u^2}{2g} = C$$

- 式中各项单位为 $\frac{J/kg}{m/s^2} = \frac{\frac{N \cdot m}{kg}}{\frac{m}{s^2}} = \frac{kg \cdot \frac{m}{s^2} \cdot m}{kg} = m$,可以写成 $\frac{N \cdot m}{N} = \frac{J}{N}$,即单位重量(1N)流体所具有的能量,该式是**单位重量流体能量守恒方程式**

- 由于各项的量纲都是长度, 所以各种单位重量流体的能量都可以用流体的液柱高度表示

在流体力学中常把单位重量流体的能量称为压头, z 称为位压头, $\frac{p}{\rho g}$ 为静压头, $\frac{u^2}{2g}$ 为动压头或速度压头, $z + \frac{p}{\rho g} + \frac{u^2}{2g}$ 为总压头

实际流体机械能衡算式

压头损失

实际流体在管路内流动时,由于流体的内摩擦作用,不可避免要消耗一部分机械能。因此必须在机械能量衡算时加入压头损失项

$$z_1 + \frac{p_1}{\rho g} + \frac{u_1^2}{2g} = z_2 + \frac{p_2}{\rho g} + \frac{u_2^2}{2g} + \sum H_f$$

$\sum H_f$: 压头损失, m

外加压头

化工生产中,常常需要将流体从总压头较小的地方输送到较大的地方,这一过程是不能自动进行的,需要从外界向流体输入机械压头 H ,以补偿管路两截面处的总压头之差以及流体流动时的压头损失 $\sum H_f$

$$z_1 + \frac{p_1}{\rho g} + \frac{u_1^2}{2g} + H = z_2 + \frac{p_2}{\rho g} + \frac{u_2^2}{2g} + \sum H_f$$

H 为外加压头, m

$$z_1 g + \frac{p_1}{\rho} + \frac{u_1^2}{2} + W = z_2 g + \frac{p_2}{\rho} + \frac{u_2^2}{2} + \sum h_f$$

$$\sum h_f = g \sum H_f : \text{单位质量流体的机械能损失, } J/kg$$

$$W = gH : \text{单位质量流体的外加机械能, } J/kg$$

管内流体流动现象

流体的黏度

牛顿黏度定律:

$$\tau = \mu \frac{du}{dy}$$

$$v = \frac{\mu}{\rho}$$

μ : 黏度系数 \ 动力黏度 \ 黏度, $Pa \cdot s$

v : 运动黏度, m^2/s

剪应力 τ :通过公式 $F = \tau A$ 可求出粘滞力

雷诺数与流体流动类型

$$Re = \frac{du\rho}{\mu} = \frac{du}{v}$$

d : 管径

u : 流体的流速

ρ : 流体密度

μ : 流体的黏度

流体流动类型的判断:

$$Re = \begin{cases} 0 - 2000 : \text{层流} \\ 2000 - 4000 : \text{过渡区} \\ > 4000 : \text{湍流} \end{cases}$$

管内流体流动的摩擦阻力损失

直管中流体摩擦阻力损失的测定

对于等直径的直管, 动能没有改变, 由伯努利方程得摩擦阻力损失 h_f :

$$h_f = \left(z_1 g + \frac{p_1}{\rho} \right) - \left(z_2 g + \frac{p_2}{\rho} \right)$$

对于水平等直径管路

$$h_f = \frac{p_1 - p_2}{\rho} = \frac{\Delta p}{\rho}$$

层流的摩擦阻力损失

$$h_f = \lambda \frac{l}{d} \frac{u^2}{2}$$
$$\lambda = \frac{64}{\frac{d u \rho}{\mu}} = \frac{64}{Re}$$

λ : 摩擦系数或摩擦因子

该流体摩擦阻力损失计算式对流体湍流时也适用，只是摩擦系数的计算式不同

湍流的摩擦阻力损失

管壁糙度

绝对粗糙度: ϵ (mm)

相对粗糙度: ϵ/d

在一定的 Re 条件下，管壁粗糙度越大，则流体的摩擦阻力损失就越大

量纲分析法

量纲分析法的基础是量纲的一致性,即每一个物理方程式的两边不仅数值相等,而且量纲也必须相等。

湍流时的摩擦系数

λ 与 Re 及 $\frac{\epsilon}{d}$ 的关联式

Blasius 关联式

$$\lambda = \frac{0.3164}{Re^{0.25}}$$

适用于 $2.5 \times 10^3 < Re < 10^5$ 的光滑管

非圆形管的当量直径

水力半径: $r_H = \frac{\text{流通截面积 } A}{\text{润湿周边长度 } \Pi}$

圆形管的水力半径: $r_H = \frac{\pi d^2/4}{\pi d} = \frac{d}{4} \longrightarrow d = 4r_H$

推广到非圆形管

$$d_e = 4r_H = \frac{4A}{\Pi}$$

对于矩形管

$$d_e = \frac{4ab}{2(a+b)} = \frac{2ab}{a+b}$$

管内流体流动的总摩擦阻力计算

局部阻力系数

$$h_f = \zeta \frac{u^2}{2}$$

ζ : 局部阻力系数, 由实验测定

当量长度

$$h_f = \lambda \frac{l_e}{d} \frac{u^2}{2}$$

总摩擦力损失计算式

$$\sum h_f = h_{f\text{直管}} + h_{f\text{局部}} = \left[\lambda \left(\frac{l + \sum l_e}{d} \right) + \sum \zeta \right] \frac{u^2}{2}$$

管路计算

管路计算是连续性方程式、伯努利方程式、摩擦阻力损失计算式、摩擦系数计算式及 Re 表达式的具体应用

流量的测定

- 皮托测速管

$$u_{max} = \sqrt{\frac{2gR(\rho_0 - \rho)}{\rho}}$$

对于气体, $\rho_0 \gg \rho$

$$u_{max} = \sqrt{\frac{2gR\rho_0}{\rho}}$$

计算 $Re_{max} = \frac{du_{max}\rho}{\mu}$, 利用关系图 (P54) 求出平均流速

- 孔板流量计

$$q_m = \alpha A_0 \sqrt{2\rho\Delta p}$$

传热

热传导

傅里叶定律

$$Q = -\lambda A \frac{dt}{dx}$$

Q (W) : 导热速率
 A (m²):
 λ (W/m · K):
 $\frac{dt}{dx}$ (K/m):

热导率

$$\lambda = -\frac{Q}{A \frac{dt}{dx}}$$

热导率：数值上等于温度梯度为1°C/m,单位时间通过单位传热面积的热量

平壁的稳态热传导

单层平壁的稳态热传导

传热速率方程式

$$Q = \frac{\lambda}{b} A (t_1 - t_2) = \frac{t_1 - t_2}{\frac{b}{\lambda A}} = \frac{\Delta t}{R} = \frac{\text{传热推动力}}{\text{热阻}}$$

Δt :传热推动力

$R = \frac{b}{\lambda A}$:热阻

单位面积的传热速率 (W/m²)

$$q = \frac{Q}{A} = \frac{\lambda}{b} (t_1 - t_2)$$

多层平壁的稳态热传导

$$Q = \frac{\Delta t}{\frac{b_1}{\lambda_1 A} + \frac{b_2}{\lambda_2 A} + \frac{b_3}{\lambda_3 A}} = \frac{\Delta t}{\sum_{i=1}^m R_i} = \frac{\text{总推动力}}{\text{总热阻}}$$

多层平壁稳态热传导的总推动力等于各层推动力之和,总热阻等于各层热阻之和。

并且,因各层的传热速率相等,所以各层的传热推动力与其热阻之比值都相等,也等于总推动力与总热阻之比值。

在多层平壁中,热阻大的壁层,其温度差也大。

圆筒壁的稳态热传导

单层圆筒壁的稳态热传导

$$Q = 2\pi l \lambda \frac{t_1 - t_2}{\ln \frac{r_2}{r_1}} = \frac{\Delta t}{R}$$

单层平壁类似形式计算式

$$Q = \frac{\lambda}{b} A_m (t_1 - t_2) = \frac{t_1 - t_2}{\frac{b}{\lambda A_m}}$$
$$A_m = \frac{A_2 - A_1}{\ln \frac{A_2}{A_1}} \quad A_m = 2\pi r_m l \quad r_m = \frac{r_2 - r_1}{\ln \frac{r_2}{r_1}}$$

近似计算

$$if \quad A_2/A_1 < 2, A_m = \frac{A_2 + A_1}{2};$$
$$if \quad r_2/r_1 < 2, r_m = \frac{r_1 + r_2}{2}$$

热流密度

$$q_l = \frac{Q}{l} = 2\pi \lambda \frac{t_1 - t_2}{\ln \frac{r_2}{r_1}}$$

多层圆筒壁的稳态热传导

$$Q = 2\pi l \frac{t_1 - t_4}{\frac{b_1}{\lambda_1 A_{m1}} + \frac{b_2}{\lambda_2 A_{m2}} + \frac{b_3}{\lambda_3 A_{m3}}} \text{ (三层)}$$

对流传热

对流传热方程

$$Q = \alpha A \Delta t = \Delta t / (\frac{1}{\alpha A})$$
$$\Delta t = \frac{Q}{\alpha A}$$

影响对流传热系数的因素

对流传热的特征数关系式

流体无相变时对流传热系数的经验关系式

流体在管内强制对流传热

圆形直管强制湍流时的对流传热系数

$$Re > 10^4$$

对低黏度流体

$$\alpha = 0.023 \frac{\lambda}{d} Re^{0.8} Pr^n$$
$$Re = \frac{du\rho}{\mu}$$
$$Pr = \frac{c_p \mu}{\rho}$$

圆形直管内过渡区时的对流传热系数

$Re = 2300 - 10000$ ，流体流动处于过渡区

$$\alpha = 0.023 \frac{\lambda}{d} Re^{0.8} Pr^n f$$
$$Re = \frac{du\rho}{\mu}$$
$$Pr = \frac{c_p \mu}{\rho}$$

校正系数 $f = 1 - \frac{6 \times 10^5}{Re^{1.8}}$

圆形直管内强制层流时的对流传热系数

$Re < 2300, RePr \frac{d}{l} > 10$, 流体流动处于强制层流

$$\alpha = 1.86 \frac{\lambda}{d} (RePr \frac{d}{l})^{\frac{1}{3}} (\frac{\mu}{\mu_w})^{0.14}$$

当 $Gr > 2.5 \times 10^4$ 时，需乘以校正系数

$$f = 0.8(1 + 0.015Gr^{1/3})$$
$$Gr = \frac{\beta g \Delta t d^3 \rho^2}{\mu^2}$$

在非圆形管内强制对流传热系数

特征尺寸改为当量直径 d_e

$$d_e = 4 \times \frac{\text{流体流动截面积}}{\text{润湿周边}}$$

流体在管外强制对流传热

大空间自然对流传热

流体有相变时的对流传热

蒸汽在水平管外膜状冷凝时的对流传热系数

$$\alpha = 0.725 \left(\frac{\rho^2 g \lambda^3 r}{n^{2/3} \mu d_0 \Delta t} \right)$$

两流体间传热过程的计算

热量衡算

$$\begin{aligned} Q &= q_{m1}(H_1 - H_2) = q_{m2}(h_1 - h_2) \\ Q &= q_{m1}c_{p1}(T_1 - T_2) = q_{m2}c_{p2}(t_1 - t_2) \end{aligned}$$

传热平均温度差

变温传热平均温度差

$$\begin{aligned} \Delta t_m &= \frac{\Delta t_1 - \Delta t_2}{\ln \frac{t_1}{t_2}} \\ \text{if } \frac{\Delta t_1}{\Delta t_2} < 2, \Delta t_m &= \frac{\Delta t_1 + \Delta t_2}{2} \end{aligned}$$

传热面积

$$A = \frac{Q}{K \Delta t_m}$$

总传热系数

平壁与薄壁管的总传热系数计算

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{\alpha_1} + R_{d1} + \frac{b}{\lambda} + R_{d2} + \frac{1}{\alpha_2}$$

忽略热阻

$$\begin{aligned} \frac{1}{K} &= \frac{1}{\alpha_1} + \frac{1}{\alpha_2} \\ K &= \frac{\alpha_1 \alpha_2}{\alpha_1 + \alpha_2} \end{aligned}$$

热辐射

两固体间的辐射传热

辐射传热速率的计算

$$Q_{1-2} = C_{1-2} \varphi A \left[\left(\frac{T_1}{100} \right)^4 - \left(\frac{T_2}{100} \right)^4 \right]$$

总辐射传热系数：

一物体被另一物体包围

$$C_{1-2} = \frac{C_b}{\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{A_1}{A_2} \left(\frac{1}{\varepsilon_2} - 1 \right)}$$

吸收

气液相平衡

亨利定律

$$p_A$$