

习题：25，27，28，30

1.5 阻力损失

化工管路主要由两部分组成：一种是直管，另一种是弯头、三通、阀门等各种管件。

工程处理方便

阻力 { 沿程阻力
局部阻力损失

直管阻力损失：直管造成的机械能损失。

局部阻力损失：管件造成的机械能损失。

根源： $\mu > 0$,

→ 流体是有黏度 (理想, 无阻力损失)

(本质上直管、局部阻力损失是一样的)

1.5.1 直管阻力计算一般式

流体在均匀直管中作定态流动时，

$$h_f = \frac{\Delta \mathcal{P}}{\rho} \quad (\text{根据机械能守恒式})$$

在层流时，根据哈根-泊谟叶方程：

$$h_f = \frac{32\mu l u}{\rho d^2}$$

若将此式变化成：

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

$$= \lambda_{\text{层}} \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{u^2}{2}$$

$$\lambda_{\text{层}} = \frac{64}{Re}$$

湍流时直管阻力类似于层流写成：

$$h_f = \lambda_{\text{湍}} \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{u^2}{2} \rightarrow \text{显式 物理意义}$$

摩擦系数 λ $\lambda_{\text{层}} = \frac{64}{Re} \star$ $\lambda_{\text{湍}} = ?$

1.5.2 湍流时 $\lambda_{\text{湍}}$ 求取

—用量纲分析法指导实验方法

1、析因实验—列出影响过程主要因素

$$* h_f = f(u, \varepsilon, l, d, \mu, \rho) \quad \text{湍流：考虑管壁粗糙度 } \varepsilon$$

即： $Q_1 = f(Q_2, Q_3, Q_4, Q_5, Q_6, Q_7)$

其中 Q_1 至 Q_7 为描述此过程的 7 个变量。

ε -绝对粗糙度（平均值）

ε / d -相对粗糙度

2、规划实验—减少实验工作量

无量纲化—某些物理量组合使基本量纲的指数为零。→ 通过量纲分析发现问题本质

力学系：基本量纲有三个

质量 $[M]$ ，长度 $[L]$ ，时间 $[T]$

量纲分析法的基础：(量纲表示限制条件)

☆ 完整物理方程的等式两边都具有相同的量纲 (量纲一致性，和谐性)

☆ π 定理：某物理过程涉及物理量 (变量) 有 m 个，涉及基本量纲有 n 个，则各物理量组成的无量纲数群：

$$N = m - n \quad \text{个} \rightarrow \text{独立变量数?}$$

现取相互独立变量 d, u, ρ

(即 Q_2, Q_5, Q_7)

作为基本量，而将其余变量无量纲化

→ 独立— d, u, ρ 之间不能组成无量纲数群。

若取 l, d, ρ 则不行 \hookrightarrow 互相之间量纲独立。

$\because l/d = [L]^0$ 不独立

若对 $\mu = Q_6$ 其无量纲化

$$\pi_6 = \frac{Q_6}{Q_2^{x_6} Q_5^{y_6} Q_7^{z_6}} = [L]^0 [T]^0 [M]^0 = 1$$

分析如下：

$$\frac{\mu}{u^{x_6} d^{y_6} \rho^{z_6}} = \frac{[MT^{-1}L^{-1}]}{[T^{-1}L]^{x_6} [L]^{y_6} [ML^{-3}]^{z_6}}$$

$$= [L]^0 [T]^0 [M]^0 = 1$$

即: $[MT^{-1}L^{-1}] = [M^{z_6} T^{-x_6} L^{x_6+y_6-3z_6}]$

$$\therefore \text{对 } \begin{cases} M & z_6=1 \\ L & x_6+y_6-3z_6=-1 \\ T & -x_6=-1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x_6=1 \\ y_6=1 \\ z_6=1 \end{cases}$$

因而 $\pi_6 = \frac{\mu}{\rho u d}$

又如 $\pi_3 = \frac{Q_3}{Q_2^{x_3} Q_5^{y_3} Q_7^{z_3}} = [L]^0 [T]^0 [M]^0 = 1$

同样用上述方法解得:

$$\pi_3 = \frac{\varepsilon}{u^0 d^1 \rho^0} = \frac{\varepsilon}{d} \quad \pi_4 = \frac{l}{u^0 d^1 \rho^0} = \frac{l}{d}$$

$$\pi_1 = \frac{h_f}{u^2 d^0 \rho^0} = \frac{h_f}{u^2}$$

通过无量纲化减少三个变量

$\pi_1 = F(\pi_3, \pi_4, \pi_6)$ 即: $\frac{h_f}{u^2} = F\left(\frac{\mu}{\rho u d}, \frac{\varepsilon}{d}, \frac{l}{d}\right)$

3、数据处理—实验结果的正确表达

$$\frac{h_f}{u^2 / 2} = \varphi' \left(\frac{\rho u d}{\mu}, \frac{\varepsilon}{d}, \frac{l}{d} \right)$$

独立可变量群
→ 用于辅助理解模型的标量

Re

只找出 Re 不同的流作即可进行探究

相似层流对比

$$h_f = \varphi(Re, \varepsilon/d) \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{u^2}{2}$$

即 $\lambda_{\text{湍}} = \varphi(Re, \varepsilon/d)$

讨论：

关于量纲分析法评述：

1、**优点：“黑箱”方法**，不涉及内部规律，指导实验，减少变量。做到“由此及彼”“由小见大”。凡是已有定律，定理都符合。

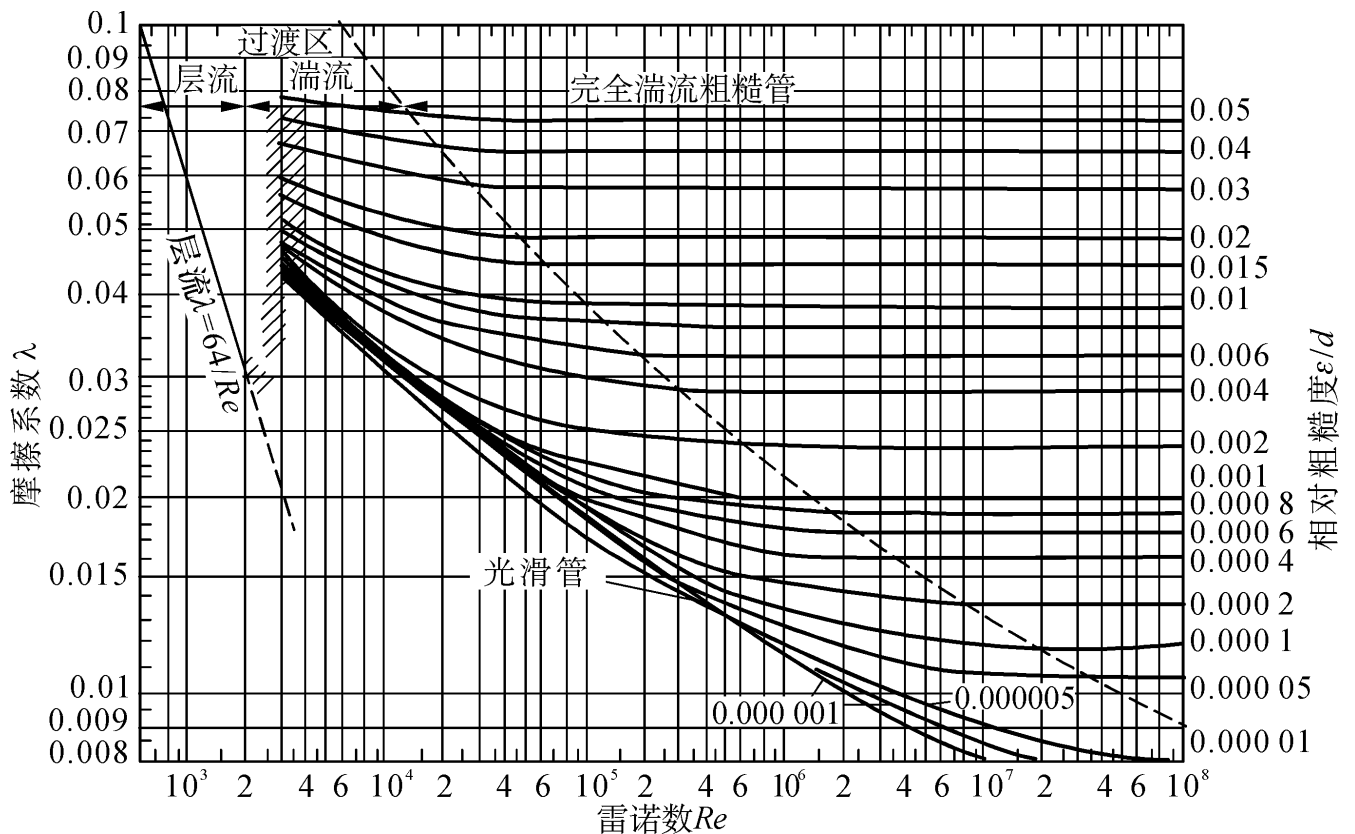
2、**缺陷：随意性**。过程变量数增、减或抓不住主要矛盾则会导致问题复杂性及不正确。
（是一种：已知物理情景下的辅助方法）

如取基本量 l, u, ρ 亦符合量纲分析法相关独立原则，但得到无量纲数群形式就不同。

又如 $\frac{\mu}{du\rho}$ 与 $\frac{\rho u d}{\mu}$ 均为无量纲

1.5.3 $\lambda \sim Re \sim \varepsilon/d$ 关联图(莫迪图) 1944 年

✱ 1、莫迪 (moody) 图介绍 (p27 图 1-32)



四个区域：

(I) 层流区： $Re \leq 2000$ $\lambda = \frac{64}{Re}$

(II) 过渡区 $2000 < Re < 4000$

工程上为安全，常作湍流计

(III) 湍流区

$$\lambda = f(Re, \varepsilon/d)$$

(IV) 高度湍流区 阻力平方区

$$\lambda \approx \text{常数}, \quad h_f = \lambda \frac{l}{d} \frac{u^2}{2}$$

$$\therefore h_f \propto u^2 \quad \lambda = f(\varepsilon/d)$$

即 λ 与 Re 无关

2、查图方法：

如 $\varepsilon/d=0.0004$, $Re=10^5$ 查图得 $\lambda=0.02$

3、拟合公式

$$\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = 1.74 - 2 \log\left(\frac{2\varepsilon}{d} + \frac{18.7}{Re \sqrt{\lambda}}\right)$$

思考：

有人认为：“从 Moody 图已知，

$u \uparrow Re \uparrow \lambda \downarrow$ 而

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

因此除阻力平方区外， $u \uparrow$ ， h_f 是否增大要比较 λ 与 u 后才能定” 您认为如何？

错 层流 $h_f = \frac{32\mu l u}{\rho d^2}$ 无 λ

$$h_f \propto u$$

湍流时， $h_f \propto u^{1.75 \sim 2}$

$\therefore u \uparrow$ 必定 $h_f \uparrow$ 化了能耗代价

1.5.4 非圆形直管阻力计算

—采用当量直径 d_e 计算 Re

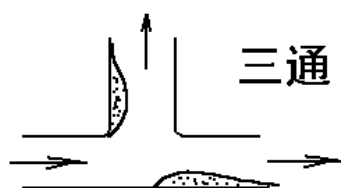
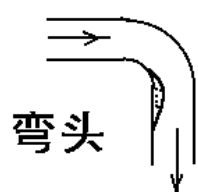
定义： $d_e = 4 \times \frac{\text{流通面积}}{\text{浸润周边}}$

$$h_f = \lambda \frac{l}{d_e} \frac{u^2}{2} \quad \text{Re} = \frac{d_e u \rho}{\mu}$$

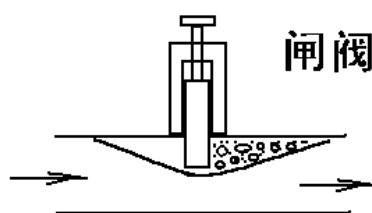
速度 u 为实际平均速度，而 $u \neq \frac{q_v}{\pi d_e^2 / 4}$

1.5.5 局部阻力计算

[录像](#)



[录像](#)



[录像](#)

两种方法：

阻力系数法 ζ $h_f = \zeta \cdot \frac{u^2}{2}$

当量长度法 l_e $h_f = \lambda \frac{l_e}{d} \frac{u^2}{2}$

注意：

1、用 ζ 法或 l_e 法计算都是经验的， ζ 值与

l_e 值由实验测定

2、两种方法得 h_f 一般不等，取大值安全，

$$h_f = \zeta \cdot \frac{u^2}{2} \text{ 中 } \zeta \text{ 与 } Re \text{ 无关, } h_f = \lambda \frac{l_e}{d} \frac{u^2}{2} \text{ 中 } \lambda \text{ 与 } Re \text{ 有关 (阻力平方区除外) }$$

3、用 $h_f = \zeta \cdot \frac{u^2}{2}$ 计算时， u 应采用小管中大流速。

查图练习 (p31,图 1-35)

已知闸阀 1/2 开，管径 100mm

求当量长度 l_e

由共线图中查得 $l_e=22\text{m}$

其含义：相当于直管长 22m 的阻力当量

查表 1-2 ζ 值

注意：(1) 流入大容器 $\zeta = 1$

(2) 入管口 $\zeta = 0.5$

(3) 阀门关小 $\zeta \uparrow$

开大 $\zeta \downarrow$

阀门全关 $\zeta = \infty$ 不通

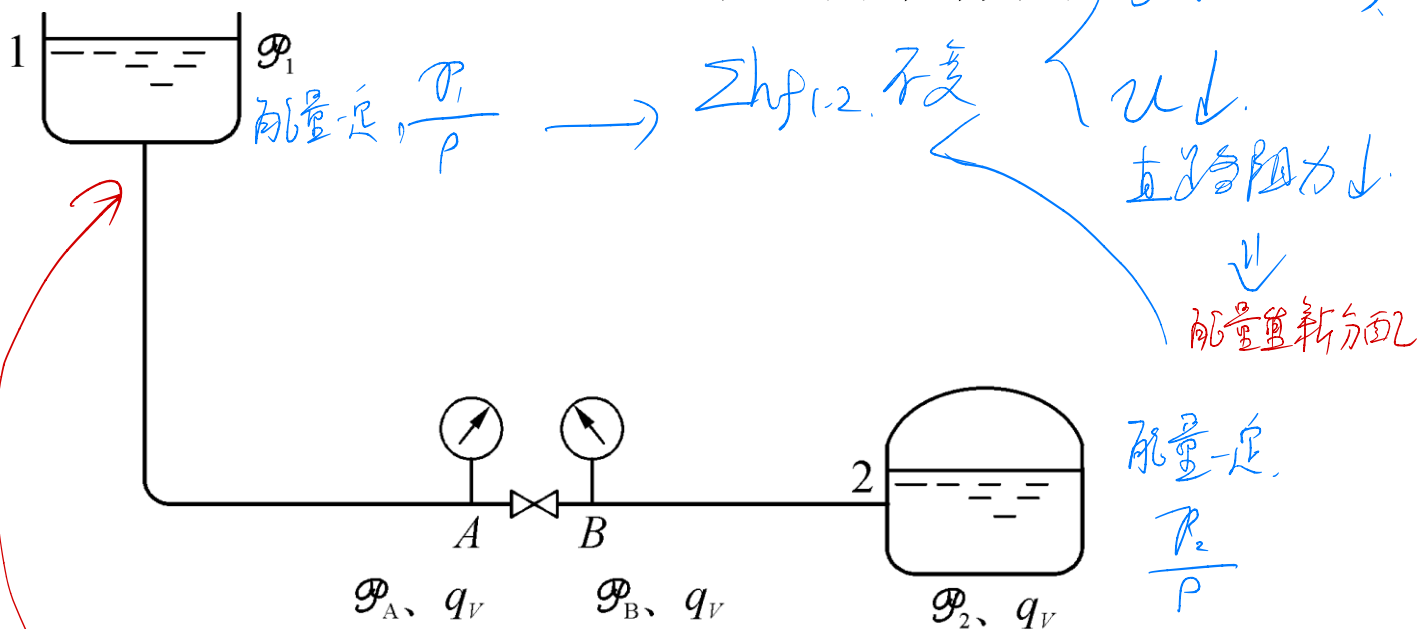
* 整体分析 + 局部分析

1.6 流体输送管路的计算

1.6.1 阻力对管内流动的影响

— 阀门调节作用

阀门阻力↑
 $\xi \uparrow$ (阀门)



设：各管段的管径相同，高位槽内液面保持恒定，液体作定态流动。

* 求：阀门由全开至半开时， p_A, p_B 如何变化。

解： $\frac{P_1}{\rho} = \frac{P_2}{\rho} + \Sigma h_{f1-2}$

左：直+弯 右：直+ ξ

阀门

能量一定
 阻力↑, 流速↓

$$= \frac{P_2}{\rho} + \left[\left(\lambda \frac{l+l_e}{d} \right)_{1-A} + \xi + \left(\lambda \frac{l+l_e}{d} \right)_{B-2} \right] \frac{8q_v^2}{\pi^2 d^5}$$

阀门关小, $\xi \uparrow, \therefore q_v \downarrow$

a、列 1-A 截面伯努利方程

$$\frac{p_1}{\rho} + gz_1 + \frac{u_1^2}{2} = \frac{p_A}{\rho} + gz_A + \frac{u_A^2}{2} + \Sigma h_{f1A} \quad \text{原始公式}$$

$$p_1 = p_a \quad u_1 = 0 \quad z_1 - z_A = z \quad u_A = u \quad \text{分析}$$

$$\Sigma h_{f1-A} = \lambda \frac{l_{1-A}}{d} \cdot \frac{u^2}{2} + \Sigma (\zeta_{\text{小}} + \zeta_{\text{弯}}) \frac{u^2}{2}$$

因而上式便为

$$gz = \frac{p_A(\text{表})}{\rho} + \left(\lambda \frac{\Sigma l}{d} + \zeta_{\text{小}} + \zeta_{\text{弯}} + 1 \right) \frac{u^2}{2} \quad \text{简化}$$

$$u \downarrow \quad p_A(\text{表}) \uparrow \quad \text{阀门在改变, 取方便算的地方}$$

b、列 B-2 截面伯努利方程

$$\frac{p_B}{\rho} + gz_B + \frac{u_B^2}{2} = \frac{p_2}{\rho} + gz_2 + \frac{u_2^2}{2} + \Sigma h_{fB-2} \quad \text{原始公式}$$

$$p_2 = p_a \quad u_B = u \quad u_2 = 0$$

$$\Sigma h_{fB-2} = \lambda \frac{l_{B-2}}{d} \cdot \frac{u^2}{2}$$

$$\therefore \frac{p_B(\text{表})}{\rho} = \lambda \frac{l_{B-2}}{d} \frac{u^2}{2} + g(z_2 - z_B)$$

$$u \downarrow \quad p_B(\text{表}) \downarrow$$

注意： 此题将阀门关小， h_{f1-2} 不变，改变的只是 ζ 。