

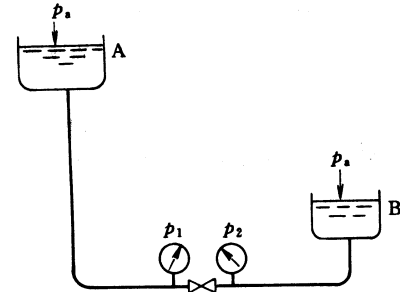
例1 粘度为 30cP、密度为 900kg/m³ 的某油品自容器 A 流过内径 40mm 的管路进入容器 B。两容器均为敞口，液面视为不变。管路中有一阀门，阀前管长 50m，阀后管长 20m（均包括所有局部阻力的当量长度）。当阀门全关时，阀前后的压力表读数分别为 88.3kPa 和 44.2kPa。现将阀门打开至 1/4 开度，阀门阻力的当量长度为 30m。试求：

- (1) 管路中油品的流量；
- (2) 定性分析阀前、阀后压力表读数的变化。

解：（1）阀关闭时流体静止，由静力学基本方程可得：

$$z_A = \frac{p_1 - p_a}{\rho g} = \frac{88.3 \times 10^3}{900 \times 9.81} = 10 \text{ m}$$

$$z_B = \frac{p_2 - p_a}{\rho g} = \frac{44.2 \times 10^3}{900 \times 9.81} = 5 \text{ m}$$



例1 附图

当阀打开1/4开度时，在 A 与 B 截面间列柏努利方程：

$$z_A g + \frac{1}{2} u_A^2 + \frac{p_A}{\rho} = z_B g + \frac{1}{2} u_B^2 + \frac{p_B}{\rho} + \Sigma W_f$$

其中： $p_A = p_B = 0$ (表压)， $u_A = u_B = 0$

则 有

$$(z_A - z_B)g = \Sigma W_f = \lambda \frac{l + \Sigma l_e}{d} \frac{u^2}{2}$$

(a)

由于该油品的粘度较大，可设其流动为层流，则

$$\lambda = \frac{64}{\text{Re}} = \frac{64\mu}{d\rho u}$$

代入式 (a)，有 $(z_A - z_B)g = \frac{64\mu}{d\rho u} \frac{l + \Sigma l_e}{d} \frac{u^2}{2} = \frac{32\mu(l + \Sigma l_e)u}{d^2 \rho}$

$$\therefore u = \frac{d^2 \rho (z_A - z_B)g}{32\mu(l + \Sigma l_e)} = \frac{0.04^2 \times 900 \times (10 - 5) \times 9.81}{32 \times 30 \times 10^{-3} \times (50 + 30 + 20)} = 0.736 \text{ m/s}$$

校核：
$$\text{Re} = \frac{d\rho u}{\mu} = \frac{0.04 \times 900 \times 0.736}{30 \times 10^{-3}} = 883.2 < 2000$$

假设成立。

油品的流量：

$$V_s = \frac{\pi}{4} d^2 u = 0.785 \times 0.04^2 \times 0.736 = 9.244 \times 10^{-4} \text{ m}^3/\text{s} = 3.328 \text{ m}^3/\text{h}$$

(2) 阀打开后：

在 A 与 1 截面间列柏努利方程：

$$z_A g + \frac{1}{2} u_A^2 + \frac{p_A}{\rho} = z_1 g + \frac{1}{2} u_1^2 + \frac{p_1}{\rho} + \Sigma W_{fA-1}$$

简化得
$$z_A g = \frac{1}{2} u_1^2 + \frac{p_1}{\rho} + \Sigma W_{fA-1}$$

或
$$z_A g = \frac{p_1}{\rho} + \left(\lambda \frac{l_1}{d} + 1 \right) \frac{u_1^2}{2}$$

$$\frac{p_1}{\rho} = z_A g - \left(\lambda \frac{l_1}{d} + 1 \right) \frac{u_1^2}{2}$$

显然，阀打开后 $u_1 \uparrow$, $p_1 \downarrow$ ，即阀前压力表读数减小。

在 2 与 B 截面间列柏努利方程：

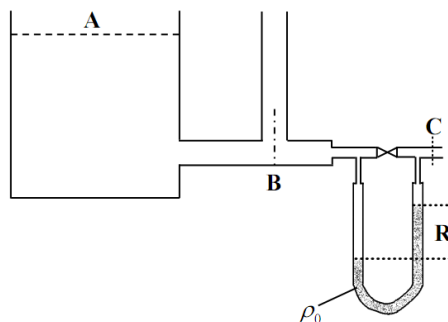
$$z_2 g + \frac{1}{2} u_2^2 + \frac{p_2}{\rho} = z_B g + \frac{1}{2} u_B^2 + \frac{p_B}{\rho} + \Sigma W_{f2-B}$$

简化得
$$\frac{p_2}{\rho} = z_B g + \left(\lambda \frac{l_2}{d} - 1 \right) \frac{u_2^2}{2}$$

因为阀后的当量长度 l_2 中已包括突然扩大损失，也即 $\lambda \frac{l_2}{d} - 1 > 0$ ，

故阀打开后 $u_2 \uparrow$, $p_2 \uparrow$ ，即阀后压力表读数增加。

例 2. 图示供水系统，阀门关闭时玻璃管中液面高度 2m（按管中心线计）。阀门开启时， $R=0.5\text{m}$ ， $\rho_0=13600\text{kg/m}^3$ ， $\sum h_{f_{A-B}}=1.2\text{m}$ ，大管与小管直径比为 2，阀门的阻力系数为 7.72。试求（1）贮槽内液面高度（按管中心线计）；（2）小管内流速；（3）阀门开启时玻璃管中的液位高度；（4）定性分析若阀门开度变小玻璃管内液位如何变化。



解：（1）由静力学方程： $Z_A=2\text{m}$

$$(2) \text{ 水平管时, } W_f = \frac{\Delta P_f}{\rho} = \frac{\Delta P}{\rho} = \frac{Rg(\rho_0 - \rho)}{\rho} = \frac{0.5 \times 9.81 \times 12600}{1000} = 61.8 \text{ J/kg};$$

（也可由小管内机械能守恒式推导）

$$\text{又 } W_f = \xi \frac{u_2^2}{2} \quad u_2^2 = \frac{2 \times 61.8}{7.72} = 16 \text{ m}^2/\text{s}^2; \quad \text{小管内流速: } u_2 = 4 \text{ m/s}$$

$$(3) \text{ 由连续性方程得大管内流速: } u_1 = u_2 \left(\frac{d_2}{d_1} \right)^2 = 1 \text{ m/s};$$

$$\text{在AB间衡算机械能: } Z_A = \frac{P_B}{\rho g} + \frac{u_1^2}{2g} + \sum h_{f_{A-B}}; \quad \frac{P_B}{\rho g} = 2 - \frac{1}{20} - 1.2 = 0.75 \text{ m}$$

即玻璃管中的液位高度 0.75m

（4）阀关小后， $u_2 \downarrow$ ， $u_1 \downarrow$ ， $\sum h_{f_{A-B}} \downarrow$ ； Z_A 不变，所以，玻璃管内液位升高。