

习题：1，4，5，7，11

11. 注

$$q_{v1} = q_{v0} \times \frac{T_1}{T_0} \times \frac{p_0}{p_1}$$

$\phi 114mm \times 4.5mm$
管外径 壁厚

1.2 流体静力学

这是对流体流动特性的简化，先研究其静止的状态，然后逐步深入。

每一章节都对以下四方面进行研究：

1. 研究的内容

2. 研究的方法

3. 主要结论

4. 如何应用

1.2.1 静力学基本方程

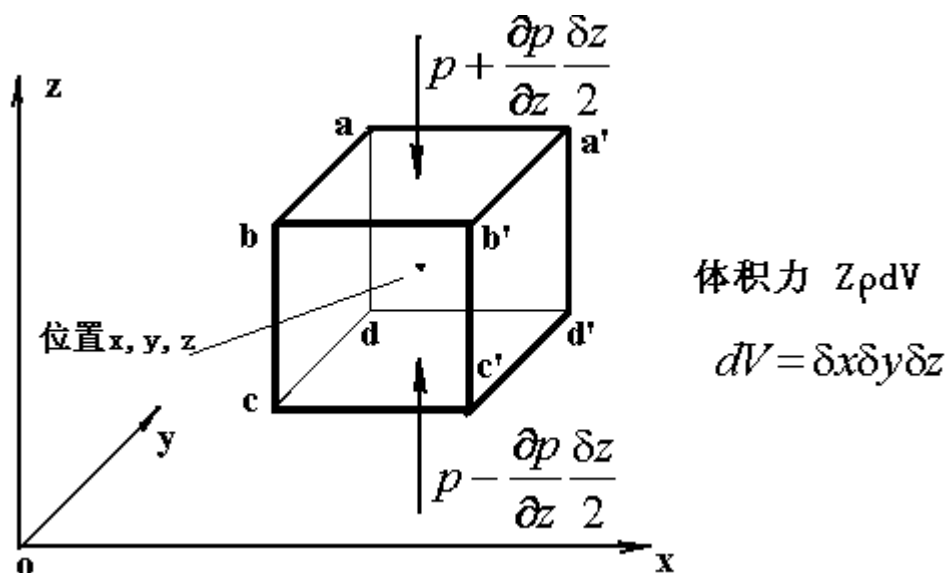
静止流体中压强分布 → 研究的内容

静止流体中能量分布

取流体微元作力的分析 → 研究的方法

上节课已提到流体受

体积力	{	重力	表面力	{	压力
		离心力			剪力



中心点 A 的坐标为 (x,y,z) ,边长为 $\delta x, \delta y, \delta z$

(1) 表面力

由于是静止流体，不存在剪力。因而作用在立方体微元上的表面力只是压力。

中心点 A 的压强设为 p ,沿 x 方向作用于

$abcd$ 面的压强为 $p - \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x$

$a'b'c'd'$ 面的压强为 $p + \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x$

$abcd$ 面的压力为 $(p - \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x) \delta y \delta z$

$a'b'c'd'$ 面的压力为 $(p + \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x) \delta y \delta z$

对于其他表面，也可以写出相应的表达式

(2) 体积力

设单位质量流体上的体积力沿 x,y,z 方向上分别为 X, Y, Z

则该微元受的体积力分别为 $\rho X \delta x \delta y \delta z$,
 $\rho Y \delta x \delta y \delta z$, $\rho Z \delta x \delta y \delta z$

该流体微团处于静止状态, $\Sigma F_{\text{外}}=0$

对 x 方向:

$$(p - \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x) \delta y \delta z - (p + \frac{1}{2} \frac{\partial p}{\partial x} \delta x) \delta y \delta z + \rho X \delta x \delta y \delta z = 0$$

$$\text{简化成 } X - \frac{\partial p}{\partial x} \cdot \frac{1}{\rho} = 0$$

$$\text{同理 } Y - \frac{\partial p}{\partial y} \cdot \frac{1}{\rho} = 0, \quad Z - \frac{\partial p}{\partial z} \cdot \frac{1}{\rho} = 0$$

将上述方程组分别乘以 dx, dy, dz 并相加可得:

$$\frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial p}{\partial x} dx + \frac{\partial p}{\partial y} dy + \frac{\partial p}{\partial z} dz \right) - (Xdx + Ydy + Zdz) = 0$$

$\because p=f(x,y,z)$ **点特征**

$$\therefore dp = \rho(Xdx + Ydy + Zdz)$$

在重力场中简化:

$$X=0 \quad Y=0 \quad Z=-g$$

$$\therefore dp + \rho g dz = 0$$

当为不可压缩流体, 上式积分得:

$$\frac{p_1}{\rho} + z_1 g = \frac{p_2}{\rho} + z_2 g = \text{常数}$$

由此方程得出**结论**:

(1) 压强分布

? 在海水与清水中哪个所受的压强大（同样深度）

▲ 在海水中大

结论： p 是与 ρ ， z 有关的

(2) 能量分布

$\frac{p}{\rho}$ 单位质量的压强能

zg 单位质量的位能

因而静力学方程描述：

压强能 + 位能 = 常数（总势能）

引入虚拟压强 $\mathcal{P} = p + \rho zg$

\mathcal{P} / ρ ：单位质量的总势能

J/kg(N · m/kg)

1.2.2 压强基准和度量单位

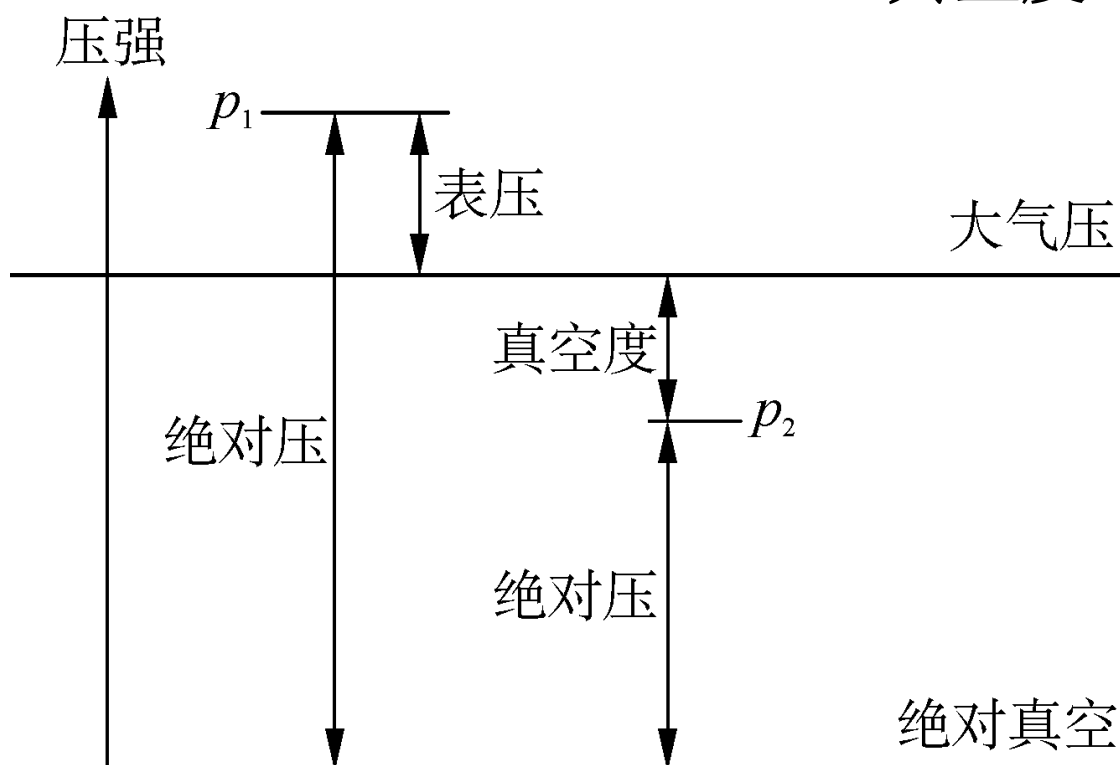
1. 两种基准

绝对压强

相对压强

表压

真空度



必须强调**当地大气压**重要性

如：在上海操作某一减压塔，正常操作时的真空表读数为 96kPa，若在兰州也要使此塔正常操作，其压力表读数应控制在_____

kPa(上海 $1p_a=101.3\text{kPa}$, 兰州 85.3kPa)

2. 三种度量单位

物理大气压 $1\text{atm}=1.013\times 10^5\text{Pa}$

工程大气压 $1\text{at}=9.81\times 10^4\text{Pa}$

液柱高度 mH_2O mmHg m 油柱

1.2.3 静力学方程的应用

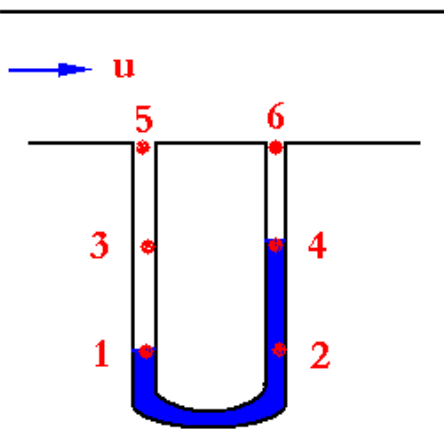
首先建立：等压面的概念

1. 静止流体处于同一水平面

2. 同一介质

3. 连续

例 1：试比较 $p_1, p_2, p_3, p_4, p_5, p_6$ 的大小



解：对同一 ρ_i $\mathcal{P}_1 = \mathcal{P}_2$

$$p_1 + z_1 \rho_i g = p_2 + z_2 \rho_i g$$

$$\because z_1 = z_2 \quad \therefore p_1 = p_2$$

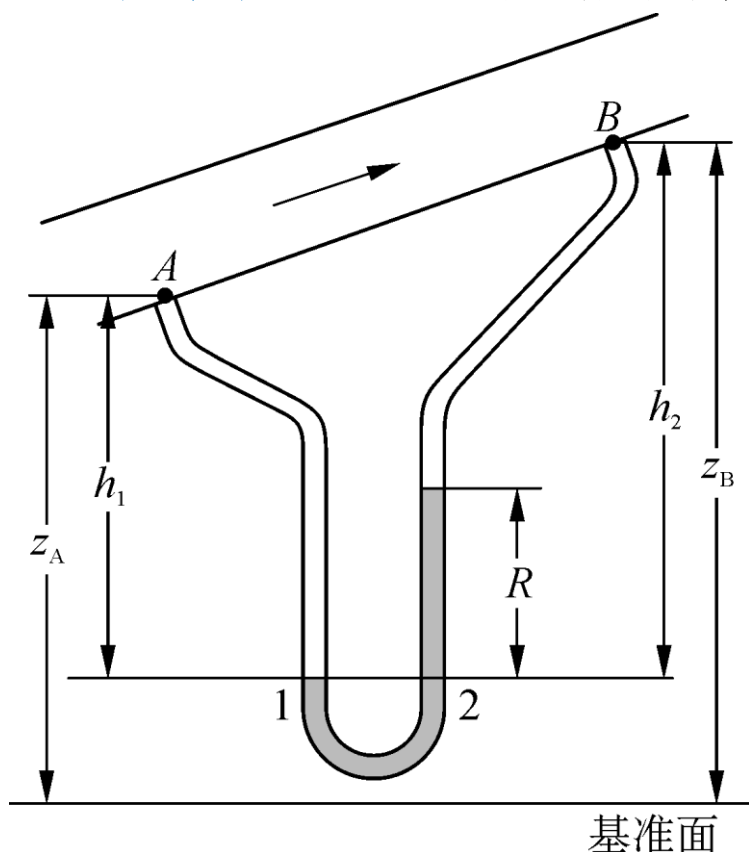
$$p_3 > p_4 \quad p_5 > p_6$$

$$(p_3 = p_1 - \rho_i z g \quad p_4 = p_2 - \rho_i z g)$$

p_3, p_4 非同一介质，不连续，

p_5, p_6 不连续，

1.应用之一 压强的测量:



$p_1=p_2$ 为等压面

$$\therefore p_1 = p_A + \rho g h_1$$

$$p_2 = p_B + \rho g (h_2 - R) + \rho_i g R$$

$$(p_A + \rho g h_1 + \rho g h) - (p_B + \rho g h_2 + \rho g h) = R(\rho_i - \rho)g$$

$$\text{即 } (p_A + \rho g z_A) - (p_B + \rho g z_B) = (\mathcal{P}_A - \mathcal{P}_B) = R(\rho_i - \rho)g$$

由此得出:

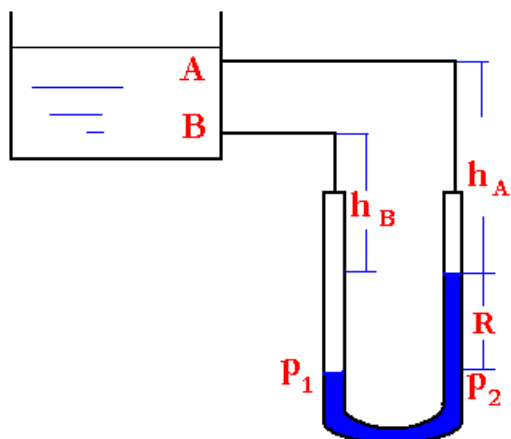
$$\Delta \mathcal{P}_{AB} = \mathcal{P}_A - \mathcal{P}_B = Rg(\rho_i - \rho)$$

其次建立:

U 形压差计测 $\Delta \mathcal{P}$ 虚拟压强差, 而不是压强差。

要注意: \mathcal{P} 是与 ρ 有关的, 运用计算时, 两边流体密度必须一致。

例 2: 若 U 形压差计足够长, $\rho_1 > \rho_2$, 试比较 R_1 ____ R_2



解 1:

$$p_B + \rho g h_B + R \rho g = p_A + h_A \rho g + \rho_i g R$$

$$p_B - p_A = (h_A - h_B) \rho g + R(\rho_i - \rho)g$$

$$\because p_B = p_A + (h_A - h_B) \rho g \quad \text{静力学方程}$$

$$\therefore R(\rho_i - \rho)g = 0$$

$$\because \rho_i > \rho \quad \therefore R = 0$$

解 2: 用 \mathcal{P} 解

$$\mathcal{P}_B - \mathcal{P}_A = R(\rho_i - \rho)g$$

根据静力学方程

$$p_B + \rho g h_B = p_A + \rho g h_A$$

$$\therefore \mathcal{P}_A = \mathcal{P}_B$$

因而 $R = 0$ 即 $R_1 = R_2 = 0$

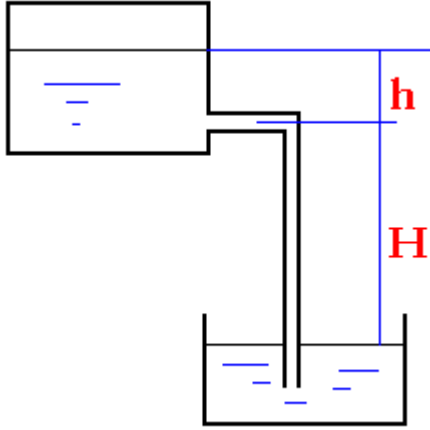
上题: $p_A \neq p_B$, 但 $\mathcal{P}_A = \mathcal{P}_B$ 因而有 $R = 0$

2. 应用之二

真空贮罐内的液体取出: $p_a=101.3\text{Pa}$

$\rho=1000\text{kg/m}^3$ $p(\text{真})=93.3\text{kPa}$ $h=1\text{m}$

求解支管的高度 (有效)。



解: 使贮罐内的液体流动必须使管内的压强大于大气压, 因而支管至少长度 H , 应为

$$p_a = (H+h) \rho g + p_1$$

以绝对压为基准:

$$1.013 \times 10^5 = (H+1) \times 1000 \times 9.81 + (101.3 - 93.3) \times 10^3$$

$$H = 8.5\text{m}$$

以表压为基准:

$$0 = (H+1) \times 1000 \times 9.81 - 93.3 \times 10^3$$

$$H = 8.5\text{m}$$

1.3 流体流动中的守恒原理

1.3.1 质量守恒

1.流速与流量

流速：线速（流速） u m/s

质量流速 G kg/m².s

流量：体积流量 q_v m³/s

质量流量 q_m kg/s

注意： a. 流量是一种瞬时的特性，不是某段时间内累计流过的量，它可以因时而异，当流体作定态流动时，流量不随时间而变。

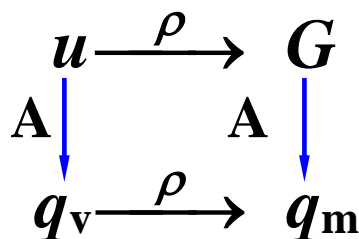
b. 流体在管内流动时，由于黏性的存在，存在着速度分布，因而常希望用平均值代替速度分布。

常用流量相等的原则来确定平均流速。

$$q_v = \bar{u}A = \int_A u dA$$

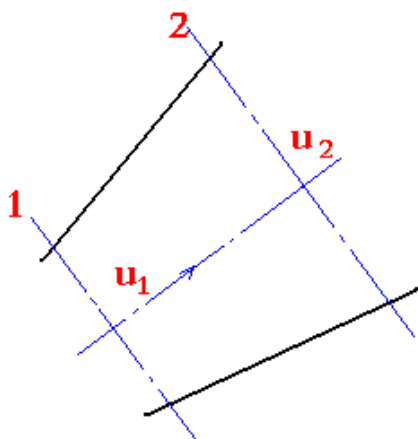
$$\therefore \bar{u} = \frac{\int_A u dA}{A}$$

c. 关联图



2. 质量守恒方程

思路：流入 = 流出 + 积累



$$q_{m1} = q_{m2} + \frac{\partial q_m}{\partial t}$$

$$\rho_1 \bar{u}_1 A_1 - \rho_2 \bar{u}_2 A_2 = \frac{\partial}{\partial t} \int \rho dV$$

$$\text{定态: } \frac{\partial q_m}{\partial t} = 0$$

$$\therefore \rho_1 \bar{u}_1 A_1 = \rho_2 \bar{u}_2 A_2 = \text{常数}$$

因而有：(1) $\rho = \text{常数}$ （不可压缩流体）

$$\bar{u}_1 A_1 = \bar{u}_2 A_2$$

(2) $\rho = \text{常数}$ $A_1 = A_2$

$$\bar{u}_1 = \bar{u}_2$$

并不因摩擦而减速