

# 第七章 流体力学

§ 7.1 流体的运动

§ 7.2 无粘性流体的运动方程

§ 7.3 理想流体的流动

§ 7.4 粘性流体的流动

流体力学主要以宏观连续体模型（连续介质）研究流体的运动和平衡问题。

流体的宏观连续体由无穷多流体质元构成。

流体质元的线度要求宏观小，微观大：

宏观小：可逐点描述流体运动；

微观大：包含足够多分子形成统计结果，  
保证质元的热力学性质稳定。

流体基本特性：易流动性、粘性、压缩性

**易流动性：**和刚体、弹性体不同，流体内不存在弹性力，静止时有正应力，没有切应力，故可产生任意的形变。这个宏观性质就是易流动性。

**粘性：**流体流动时，相邻层的流体之间存在粘性应力——内摩擦，抵抗相邻层的流体间的相对运动或相对滑动。当流体粘性较小时，可当无粘性流体处理。

**压缩性：**流体体积或密度随压力或温度而改变的特性。液体在通常温度或压力下，压缩性很小。气体可压缩性强，但当气体流速  $\ll$  声速时，可把气体当作不可压缩来处理。

## § 7.1 流体的运动

### 一. 流体运动的描述

▲ 拉格朗日法：质点系方法，将流体看成质元集合，研究质元运动轨迹 — 迹线。

▲ 欧拉法：场论方法，研究空间各点处的流速及其随时间的变化 — 速度场。

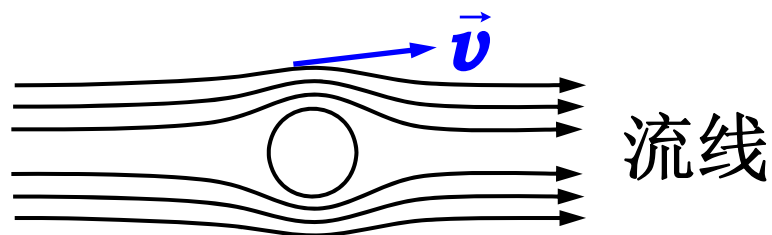
矢量场： $\vec{v} = \vec{v}(x, y, z, t)$

标量场： $\rho = \rho(x, y, z, t), p = p(x, y, z, t)$

欧拉法是常用方法，以下采用欧拉法讨论。

## 流线

流线的切线与该点处流体的运动方向相同。

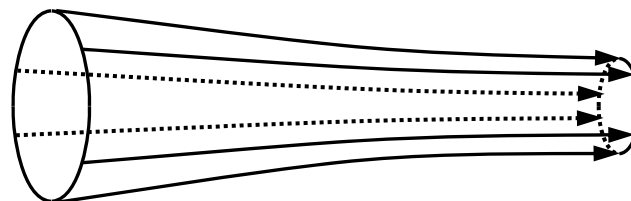


给定时刻的空间的速度分布与该时刻流线分布相对应。

流线一般不相交。

## 流管

流线所围成的细管。



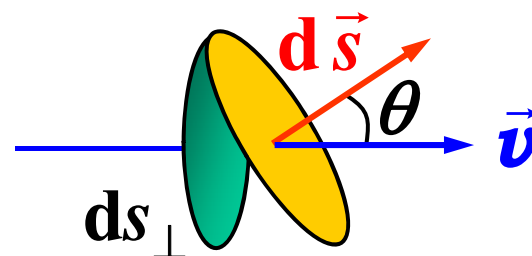
## 二. 连续性方程和质量守恒

**流量：** 单位时间通过给定曲面的体积或质量

$dt$  时间内通过面元  $d\mathbf{s}$  的体积和质量：

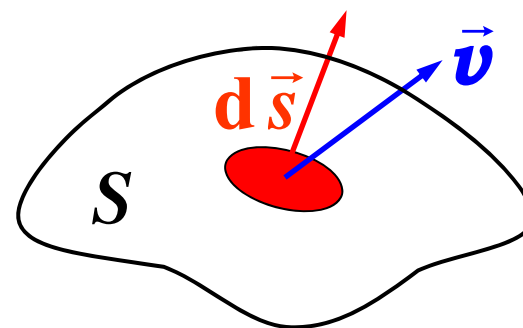
$$dV = (\mathbf{v} \cdot dt) \cdot d\mathbf{s}_{\perp} = \vec{\mathbf{v}} \cdot d\vec{\mathbf{s}} \cdot dt$$

$$dm = \rho dV = \rho \vec{\mathbf{v}} \cdot d\vec{\mathbf{s}} \cdot dt$$



**体积流量：**  $Q_V = \iint_S \vec{\mathbf{v}} \cdot d\vec{\mathbf{s}}$

**质量流量：**  $Q_m = \iint_S \rho \vec{\mathbf{v}} \cdot d\vec{\mathbf{s}}$

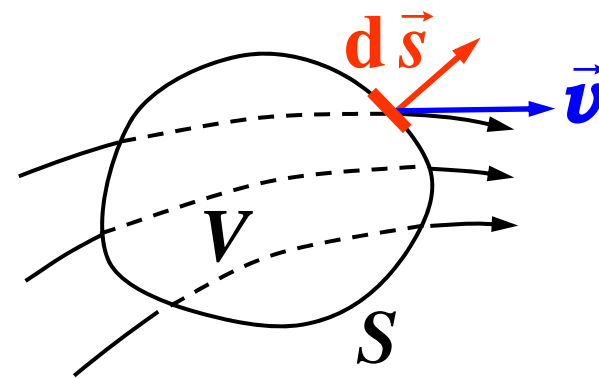


对封闭曲面，规定外法线方向为正。

对空间任一封闭曲面，质量流量满足：

$$\oiint_S \rho \vec{v} \cdot d\vec{s} = -\frac{d}{dt} \left( \iiint_V \rho dV \right)$$

$$\oiint_S \rho \vec{v} \cdot d\vec{s} + \iiint_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV = 0$$



连续性方程的本质是质量守恒：

单位时间内“净”流出封闭曲面的流体质量，  
等于该时间内封闭曲面内的流体质量减少。

### 三. 定常流动

**定常流动：**空间每个点的速度不随时间变

$$\vec{v} = \vec{v}(x, y, z)$$

空间速度分布不变，空间流线分布不变。

流体流动的同时，又要满足流线分布不变：

只能是一部分流体从此地流走的同时，相同部分的流体以流走的方式再流入此地。

所以定常流动时，流体的质量分布、密度分布、压强分布都不随时间变：

$$\rho = \rho(x, y, z), \quad p = p(x, y, z)$$

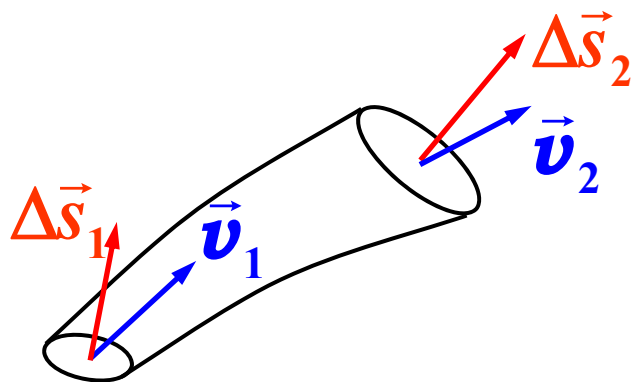


根据连续性方程可得定常流动条件：

$$\oiint_S \rho \vec{v} \cdot d\vec{s} = 0$$

流线连续、不能中断。流体只能在流管内流动，不能从流管的侧面出入。

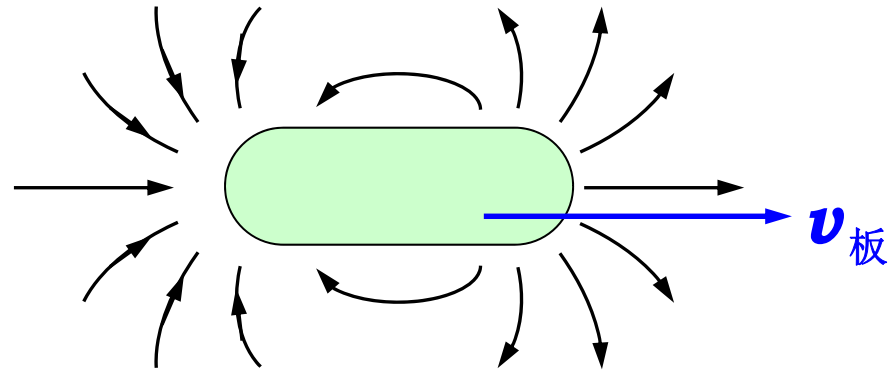
对任意细流管，任选 2 个截面  $\Delta s_1$ 、 $\Delta s_2$ ，规定其法向朝着所在处的流速方向，则有：



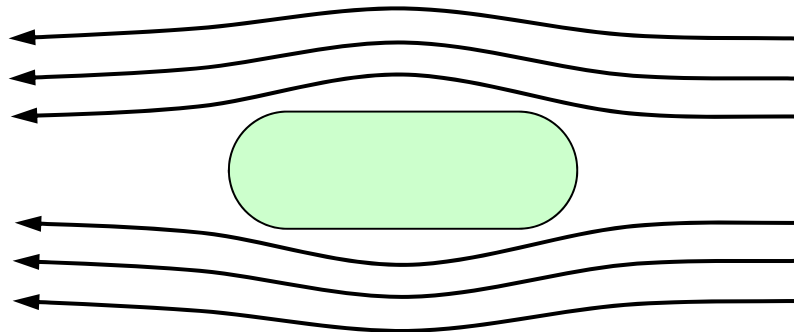
$$\rho_1 \vec{v}_1 \cdot \Delta \vec{s}_1 = \rho_2 \vec{v}_2 \cdot \Delta \vec{s}_2$$

$$\Delta Q_m = \rho \vec{v} \cdot \Delta \vec{s} = \text{恒量}$$

## 定常流动和参考系有关



地面系是非定常流动



相对板静止参考系是定常流动

## § 7.2 无粘性流体的运动方程

研究流体的运动，必须着眼于流体和外界交界面处的相互作用情况，以及流体内部质元的受力运动情况。

流体受两种力：**彻体力和面力**

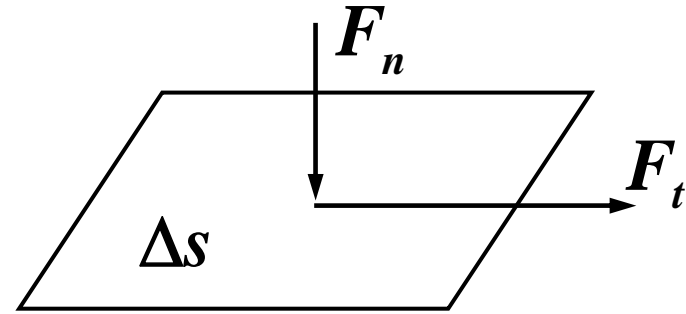
**彻体力**：每个流体质元都受到的来自流体外部的外力，如重力，惯性力等。

**面力**：作用在流体和外界交界面处的面力，以及作用在相邻流层界面的内力。  
面力属于应力。流体没有静摩擦力。

**应力：**作用在某点处的某个面上的力，  
是 2 阶张量。

**正应力：**  $F_n / \Delta s$

**切应力：**  $F_t / \Delta s$

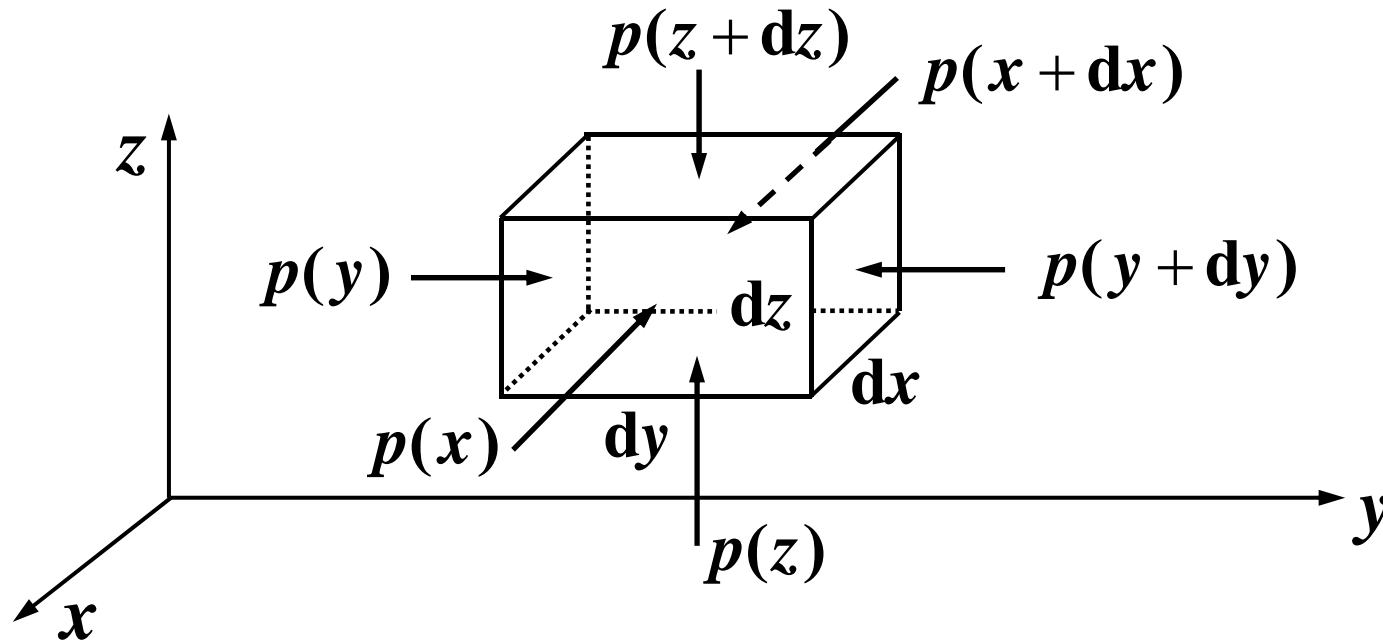


流体静止时，正应力退化为标量 — 通常的静压强，而且没有切应力。

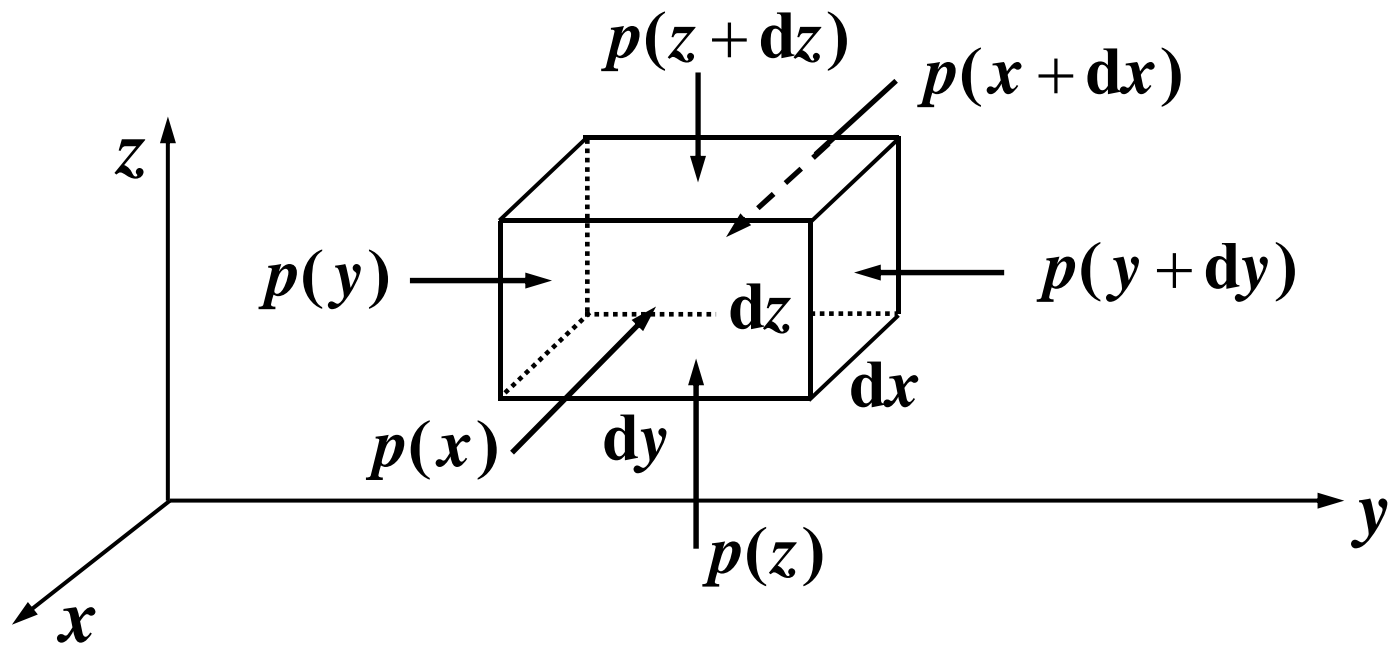
流体流动时，正应力包括 2 部分：静压强和粘滞力的贡献，粘滞力也造成切应力。

## 一. 无粘性流体的运动方程

无粘性流体只受彻体力和压强产生的压力。



选  $x - x + dx$ 、 $y - y + dy$ 、 $z - z + dz$  的质元作分析受力，列牛顿方程。



$y$  向合压力:  $[p(y) - p(y + dy)]dx dz = -\frac{\partial p}{\partial y} dx dy dz$

同理  $x$ 、 $z$  向合压力分别为:

$$-\frac{\partial p}{\partial x} dx dy dz, \quad -\frac{\partial p}{\partial z} dx dy dz$$

压强产生的合力： $-\nabla p \cdot dx dy dz = -\nabla p \cdot dV$

设单位质量的彻体力为： $\vec{f}(\vec{r})$

则有： $\rho dV \vec{f}(\vec{r}) - \nabla p \cdot dV = \rho dV \frac{d\vec{v}}{dt}$

$$\rho \vec{f}(\vec{r}) - \nabla p = \rho \frac{d\vec{v}}{dt}$$

### — 无粘性流体的运动方程

方程包含  $\rho$ 、 $p$ 、 $\vec{v}$ ，求解还需连续性方程、热力学中的物态方程（ $p \sim \rho$ 关系），3个方程构成完备方程组。

## 二. 流体静力学方程

流体静止时，由于没有粘滞力，可由无粘性流体的运动方程得到静力学方程：

$$\rho \vec{f}(\vec{r}) - \nabla p = \mathbf{0}$$

### 1. 不可压缩流体中的压强分布

不可压缩流体： $\rho = \text{常量}$

所以彻体力只能是保守力，可设其单位质量的势能是  $\tilde{V}(\vec{r})$ ，则有：

$$\vec{f}(\vec{r}) = -\nabla \tilde{V}(\vec{r})$$



$$\Rightarrow -\nabla \rho \tilde{V}(\vec{r}) - \nabla p = \mathbf{0}$$

$$p + \rho \tilde{V}(\vec{r}) = \text{常数}$$

重力场中的液体压强分布

$$\tilde{V}(\vec{r}) = gz \quad \Rightarrow \quad p + \rho gz = \text{常数}$$

设液面处坐标和压强分别为  $z = 0$  和  $p_0$  :

$$p = p_0 - \rho gz$$

这就是深度为  $-z$  处的压强。

## 2. 可压缩流体中的压强分布

对可压缩流体： $\rho = \rho(x, y, z)$

求解方程  $\rho \vec{f}(\vec{r}) - \nabla p = \mathbf{0}$  需物态方程

### 重力场中的大气压强分布

是一维问题，设  $z$  轴向上：

$$\rho = \rho(z)、p = p(z)、\vec{f}(\vec{r}) = -g\vec{k}$$

$$\Rightarrow -\rho g = dp/dz$$

设大气温度不变，当作理想气体：

$$p = nkT, \rho = mn \quad (m \text{ 是分子质量})$$

$$\Rightarrow -\frac{mg}{kT} dz = \frac{dp}{p}$$

$$\int_0^z -\frac{mg}{kT} dz = \int_{p_0}^p \frac{dp}{p}$$

$$p = p_0 e^{-\frac{mgz}{kT}}$$

— 恒温气压公式

## § 7.3 理想流体的流动

### 一. 理想流体的定常流动

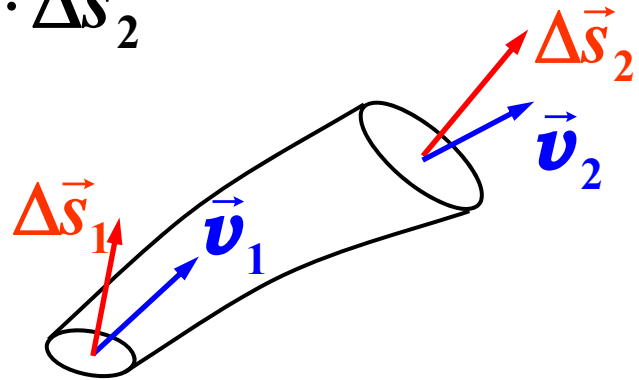
理想流体：不可压缩的、无粘滞性的流体

不可压缩流体： $\rho = \text{常量}$

对任意细流管： $\vec{v}_1 \cdot \Delta\vec{s}_1 = \vec{v}_2 \cdot \Delta\vec{s}_2$

$$\Delta Q_V = \vec{v} \cdot \Delta\vec{s} = \text{恒量}$$

$$\Delta Q_m = \rho \vec{v} \cdot \Delta\vec{s} = \text{恒量}$$



同一流管内，流速和横截面积成反比。

## 二. 理想流体定常流动的动量定理

任取细流管中  $a_1a_2$  段流体，经  $dt$  时间流动到  $b_1b_2$  段位置。

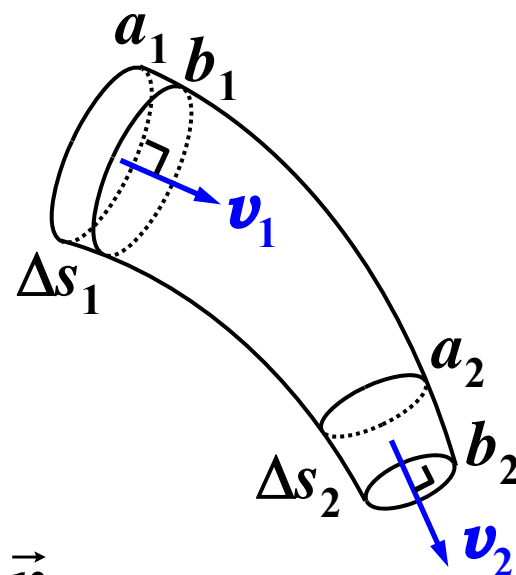
动量增量：

$$d\vec{P} = \vec{P}(b_1b_2\text{段}) - \vec{P}(a_1a_2\text{段})$$

$$= \vec{P}(a_2b_2\text{段}) - \vec{P}(a_1b_1\text{段})$$

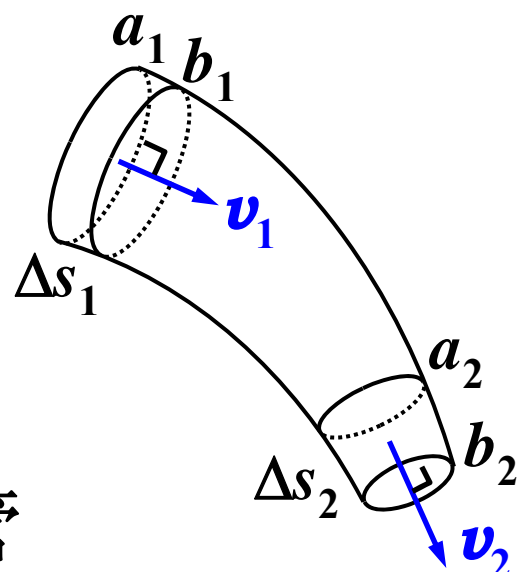
$$= (\rho\Delta s_2 \mathbf{v}_2 dt) \vec{v}_2 - (\rho\Delta s_1 \mathbf{v}_1 dt) \vec{v}_1$$

$$= \rho\Delta Q_V (\vec{v}_2 - \vec{v}_1) dt = \Delta Q_m (\vec{v}_2 - \vec{v}_1) dt$$



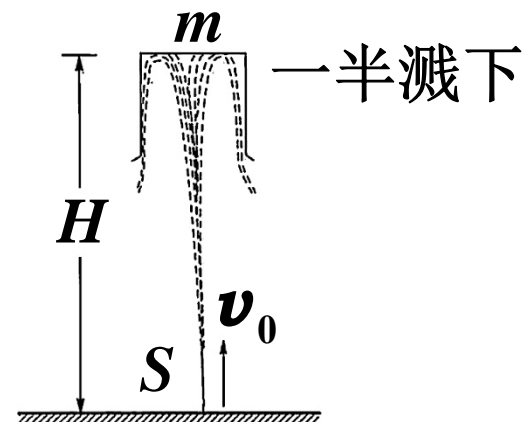
设整个  $a_1a_2$  段细流管所受合外力为  $\vec{F}$ ，根据质点系动量定理可得：

$$\begin{aligned} \vec{F} &= \rho \Delta Q_V (\vec{v}_2 - \vec{v}_1) \\ &= \Delta Q_m (\vec{v}_2 - \vec{v}_1) \end{aligned}$$



注意： $\vec{F}$  是整个  $a_1a_2$  段细流管所受合外力，图中没标出。

**【思考】** 重解空中桶的题



### 三. 伯努利方程

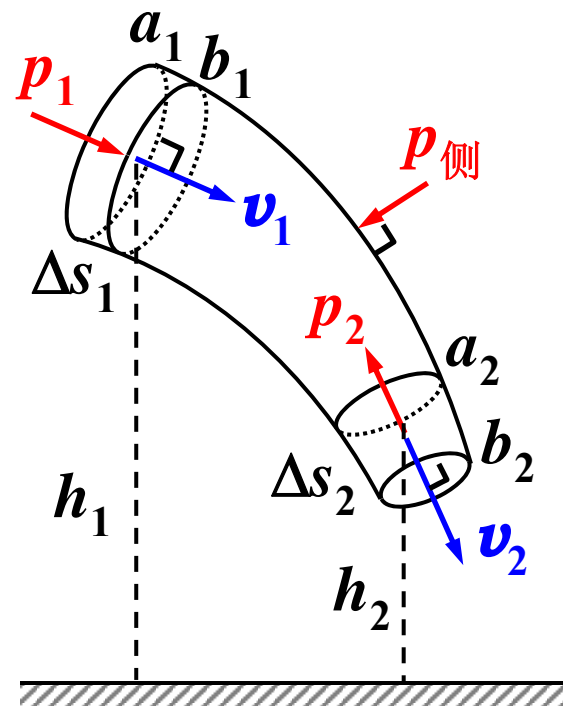
伯努利方程是理想流体定常流动的动力学方程，实质是流体流动中的功能关系式。

任取细流管中 $a_1a_2$ 段流体，经 $dt$ 时间到 $b_1b_2$ 段位置。

外力总功：

$$\begin{aligned} W_{\text{外}} &= p_1 \Delta s_1 |a_1 b_1| - p_2 \Delta s_2 |a_2 b_2| \\ &= p_1 \Delta s_1 \mathbf{v}_1 dt - p_2 \Delta s_2 \mathbf{v}_2 dt \end{aligned}$$

流量恒定： $\Delta s_1 \mathbf{v}_1 dt = \Delta s_2 \mathbf{v}_2 dt = \Delta V$



$$W_{\text{外}} = (p_1 - p_2)\Delta V$$

无粘滞性:  $W_{\text{非保内}} = 0$

机械能增量:

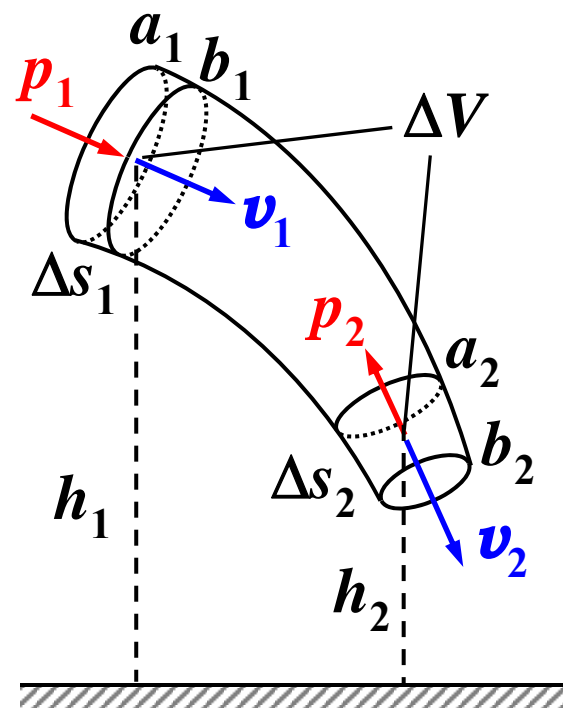
$$\Delta E = E(b_1b_2\text{段}) - E(a_1a_2\text{段})$$

$$= E(a_2b_2\text{段}) - E(a_1b_1\text{段})$$

$$= \left(\frac{1}{2}\rho\Delta V\mathbf{v}_2^2 + \rho\Delta Vgh_2\right) - \left(\frac{1}{2}\rho\Delta V\mathbf{v}_1^2 + \rho\Delta Vgh_1\right)$$

功能原理:  $W_{\text{外}} + W_{\text{非保内}} = \Delta E$

$$p_1 + \frac{1}{2}\rho\mathbf{v}_1^2 + \rho gh_1 = p_2 + \frac{1}{2}\rho\mathbf{v}_2^2 + \rho gh_2$$





## 伯努利方程

$$p + \frac{1}{2} \rho v^2 + \rho g h = \text{恒量}$$

$p$  静压,  $\frac{1}{2} \rho v^2$  动压,  $p + \frac{1}{2} \rho v^2$  总压

如果流体的速度场有旋:  $\nabla \times \vec{v} \neq \mathbf{0}$ , 则方程是针对同一流线而言, 不同流线的恒量不一样。

如果速度场无旋, 恒量对整个流体相同。

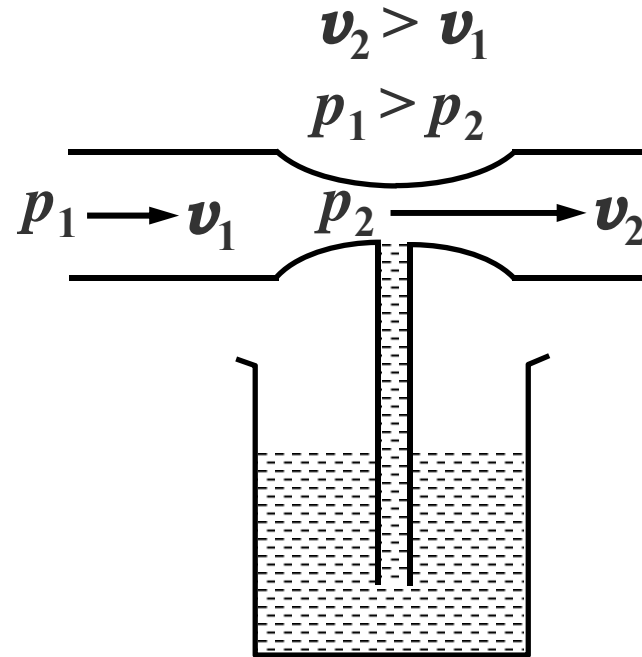
# 伯努利方程应用

## 1. 等高流管情形

$$p + \frac{1}{2} \rho v^2 = \text{恒量}$$

流速大的地方压强小

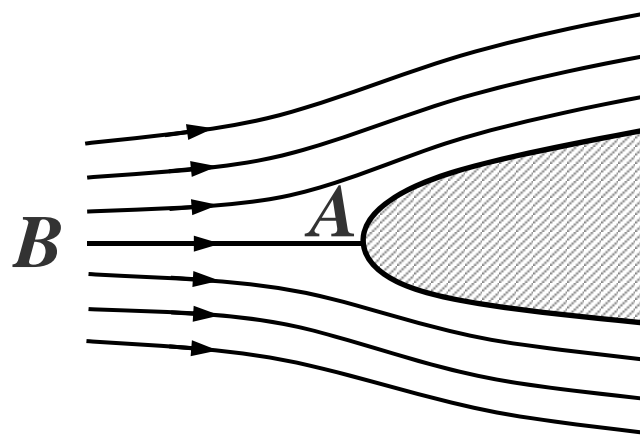
喷雾器、水流抽气机



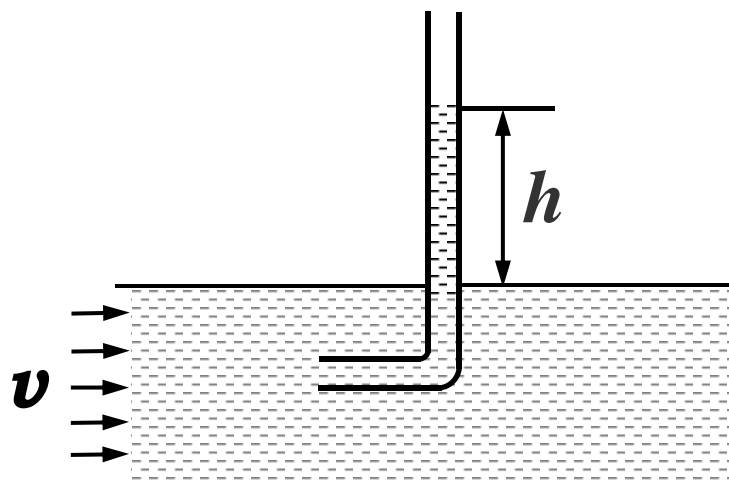
## 2. 皮托管测流速

驻点  $A$ ：障碍物前流体静止不动的点

$$p_A = p + \frac{1}{2} \rho v^2 = \text{总压}$$



流速： $v = \sqrt{2gh}$

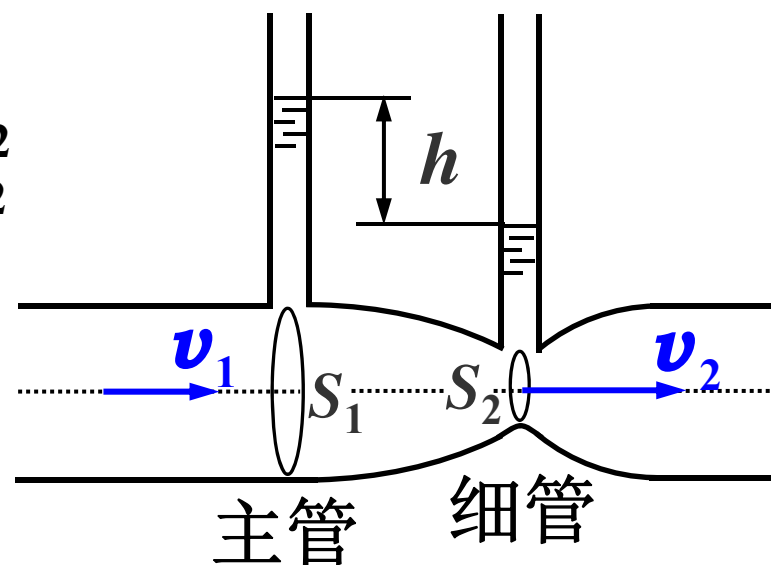


### 3. 汾丘里流量计

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2$$

$$p_1 - p_2 = \rho g h$$

$$v_1 S_1 = v_2 S_2 = Q_V$$



$$\text{体积流量 } Q_V = \sqrt{2gh / \left( \frac{1}{S_2^2} - \frac{1}{S_1^2} \right)}$$

考虑粘滞性等因素的影响，上式需要乘一个小于 1 的修正常数。

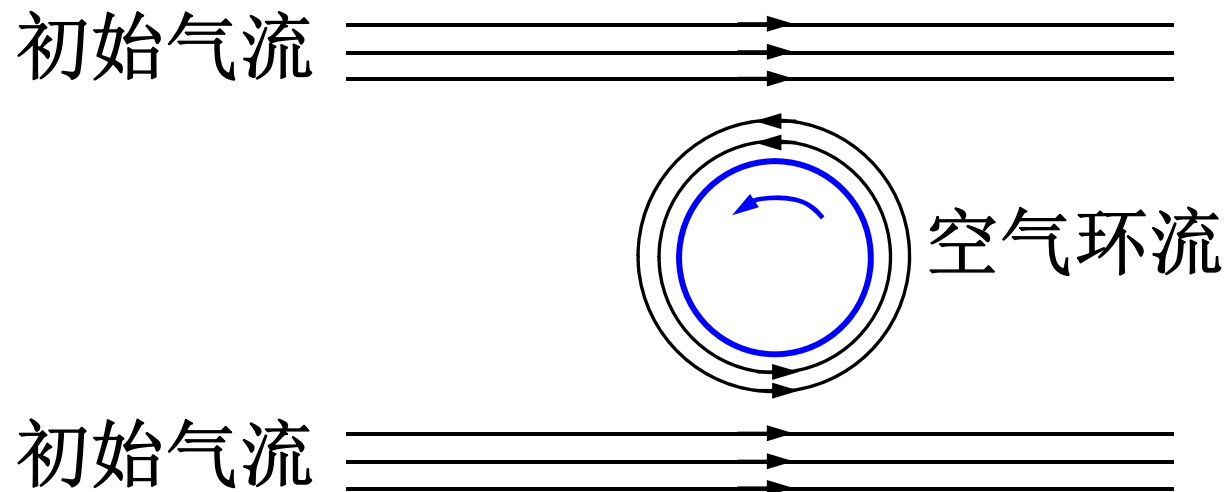


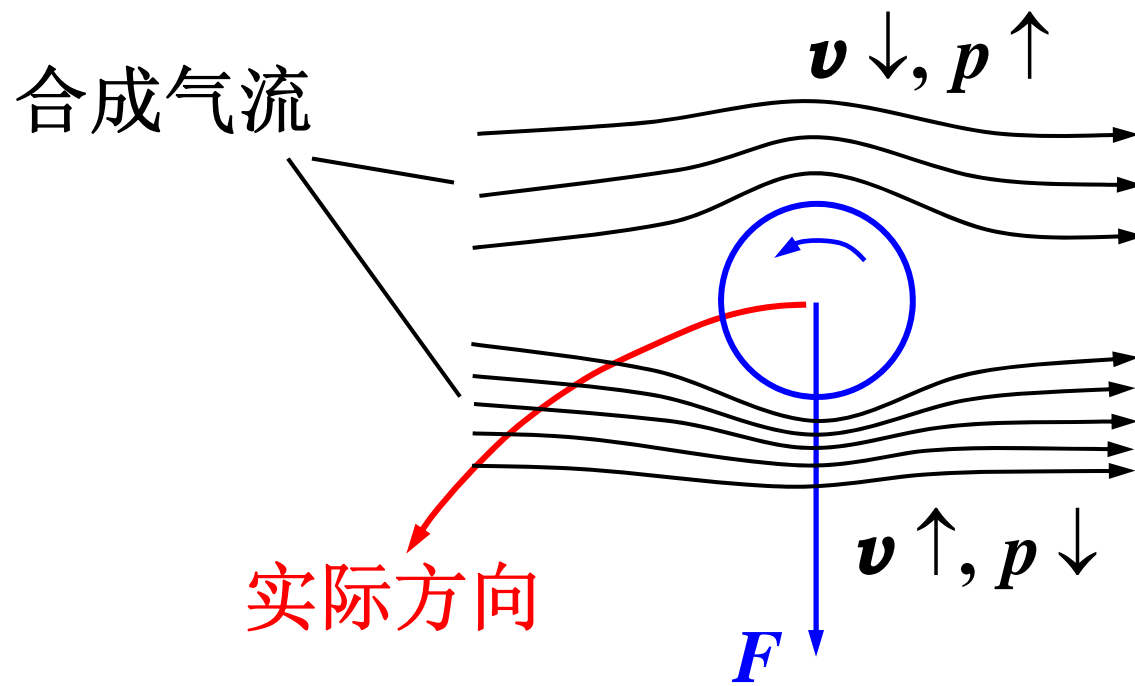
## 4. 弧旋球

考虑下面两点，可用伯努利方程粗略分析。

- ▲ 空气粘滞性 — 形成空气环流
- ▲ 质心系 — 一定常流动

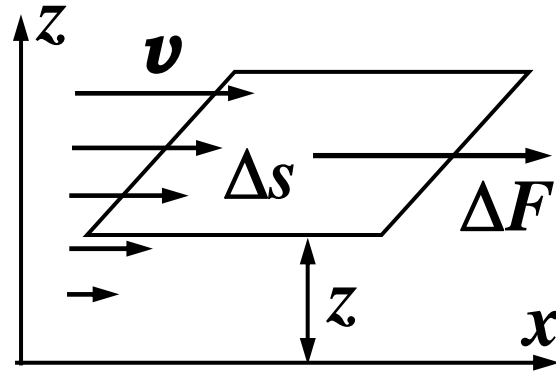
### 质心系内各气流分布





## § 7.4 粘性流体的流动

### 一. 粘滞定律 — 牛顿摩擦定律

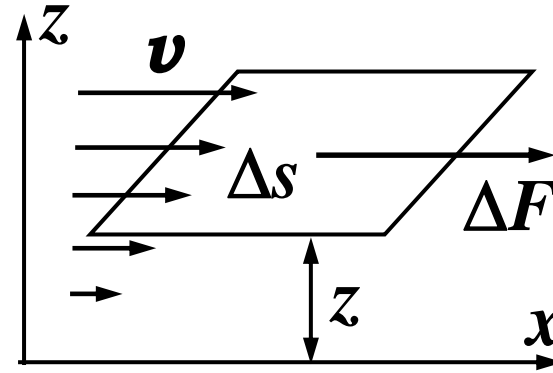


设流体沿  $x$  方向流动，速度沿  $z$  方向不同，即不同  $z$  值的平面两侧的流体存在相对运动，则两侧流体间存在粘滞力，或切应力。

在  $z$  值平面上选一小面元  $\Delta s$ ，作用在它上面的粘滞力为  $\Delta F$ ，该处速度梯度为  $d\mathbf{v}/dz$ ，则有：

## 粘滞定律

$$\Delta F = \eta \Delta S \frac{dv}{dz}$$



$\eta$ : 粘度, 单位:  $\text{Pa}\cdot\text{s}$

粘度与温度有关, 液体随温度减小, 气体增加。

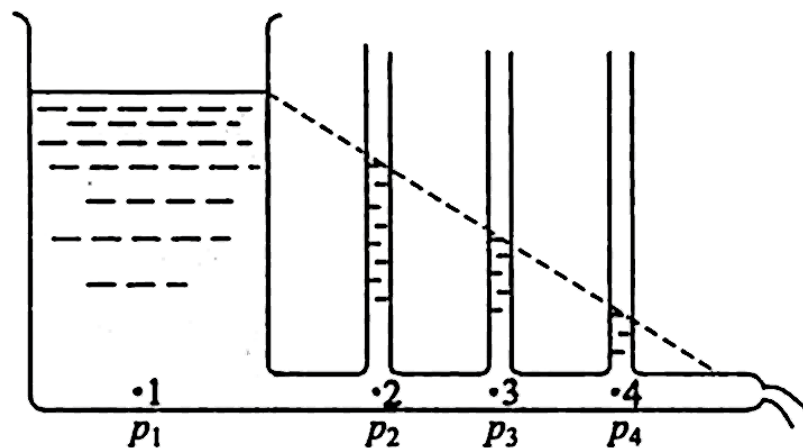
遵从粘滞定律的流体称为牛顿流体。



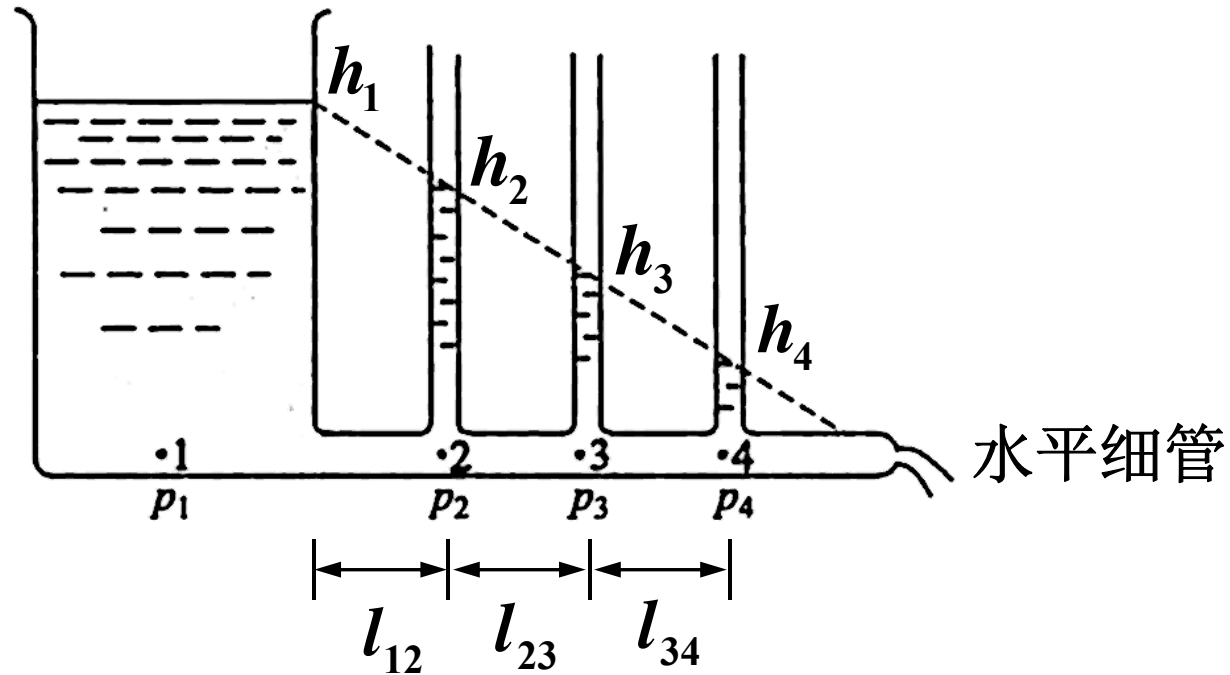
## 二. 不可压缩粘性流体作定常流动规律

对粘性流体，伯努利方程需作修改：

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 + \rho g h_1$$
$$= p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2 + \rho g h_2 + w$$



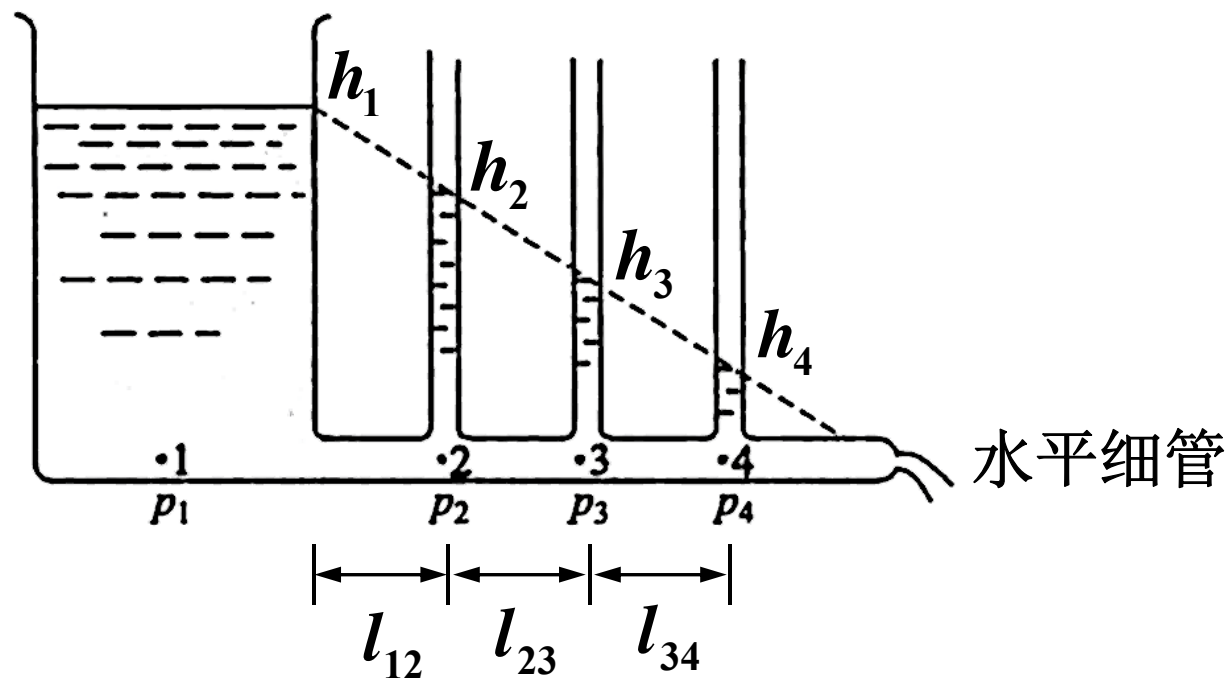
**w:** 单位体积流体从位置 1 运动到位置 2 的过程中克服粘力而消耗的机械能。对所观察的在流管内的流体，有其内部的粘力，也有管外流体在管壁处给予的粘力，前者总使机械能减少，后者要看是拽力还是阻力而定。



水平细管中粘力做功与流过长度成正比  $w = \alpha l$

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v^2 + \alpha l_{12} = p_3 + \frac{1}{2} \rho v^2 + \alpha (l_{12} + l_{23})$$

$$p_1 = p_0 + \rho g h_1, \quad p_2 = p_0 + \rho g h_2, \quad p_3 = p_0 + \rho g h_3$$

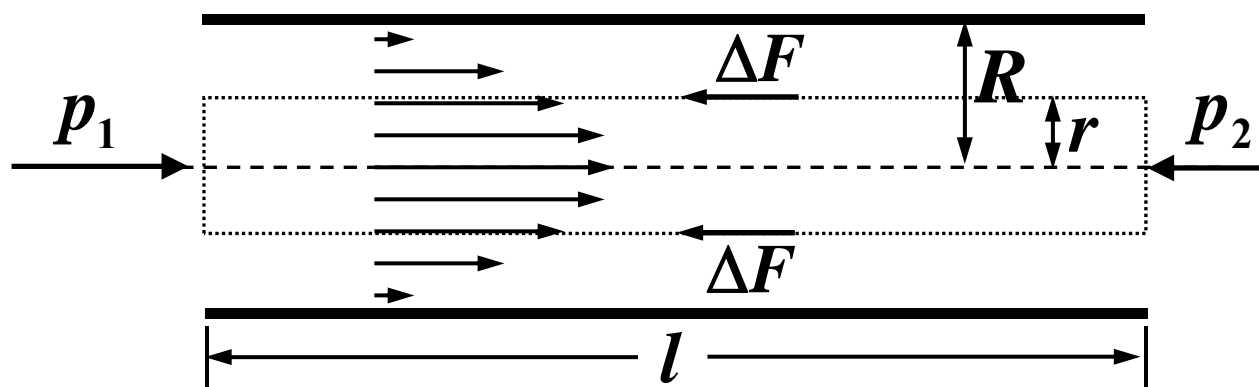


$$\Rightarrow h_1 = h_2 + \frac{\alpha}{\rho g} l_{12} = h_3 + \frac{\alpha}{\rho g} (l_{12} + l_{23}) = h + \frac{\alpha}{\rho g} l$$

竖直管内液面高度在同一直线上

### 三. 泊肃叶公式

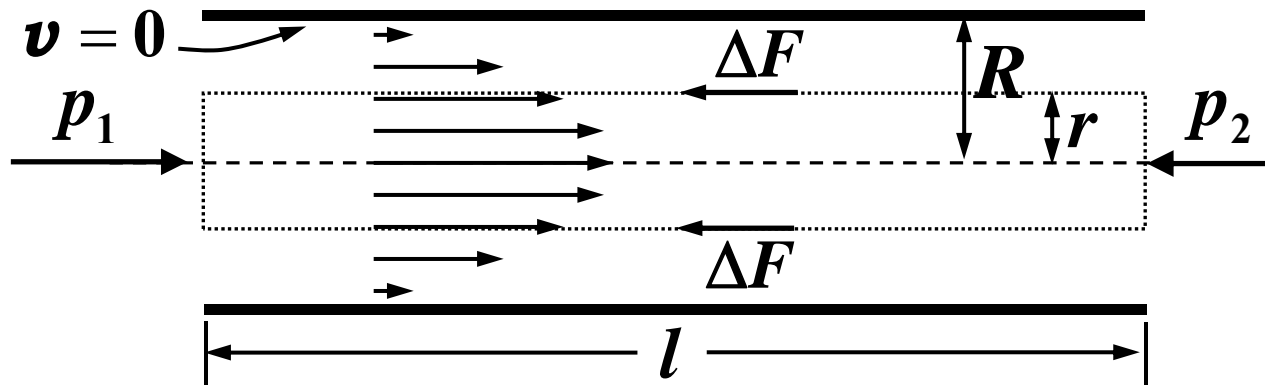
考察在水平管道里的粘性流体的定常流动，流体将分层流动，即流速沿着管径方向变化。



设管径  $R$ ，取长  $l$  一段，两端压强  $P_1$ ， $P_2$   
半径为  $r$  的圆柱内的流体所受的合力为零：

$$p_1 \pi r^2 = p_2 \pi r^2 + \Delta F \quad \Delta F = \eta 2\pi r l \frac{dv}{dr}$$

粘滞力



$$d\mathbf{v} = -\frac{p_1 - p_2}{2\eta l} r dr$$

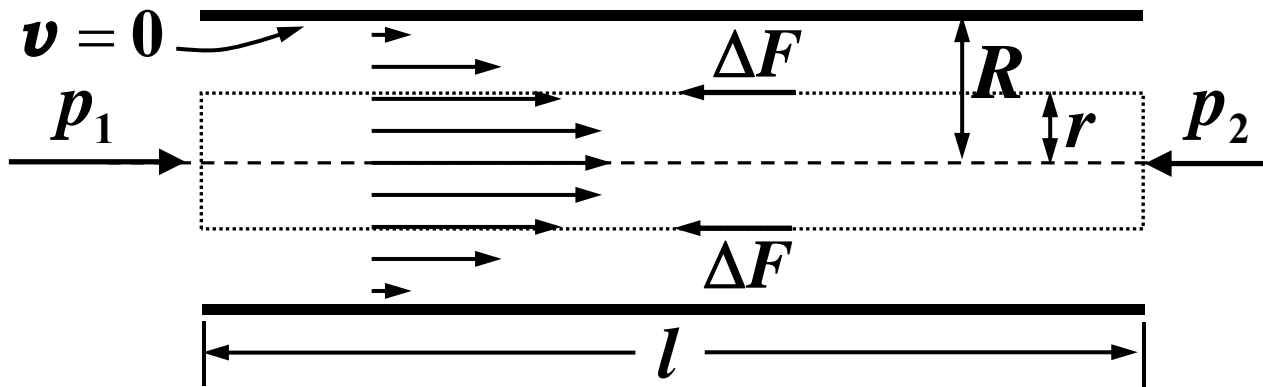
这是 1 阶常微分方程，求解需 1 个边界条件：

要给定某个  $r$  处的  $\mathbf{v}$  值

这个问题边界条件是管道壁处流速为零： $\mathbf{v}(R) = 0$

两边积分、上下限意义对应：

$$\int_0^{\mathbf{v}} d\mathbf{v} = \int_R^r -\frac{p_1 - p_2}{2\eta l} r dr$$



$$\mathbf{v}(r) = \frac{p_1 - p_2}{4\eta l} (R^2 - r^2) \quad \mathbf{v} \sim r \text{ 抛物线关系}$$

整个管道体积流量:  $Q_v = \int_0^R \mathbf{v}(r) 2\pi r dr$

$$Q_v = \frac{p_1 - p_2}{8\eta l} \pi R^4 \quad \text{— 泊肃叶公式}$$



## 四. 层流、湍流和雷诺数

管道中的流体流速很小时，其流动是定常流动。其流动特点是分层流动，各流层之间互不混杂，只有相对滑动——层流。

当流速增大到一定程度，定常流动被破坏，流动会不稳定，但流动仍具有部分层流的特征。

当流速进一步增大，层流状态将被破坏，流体将作不规则流动——湍流。

层流到湍流的转变不仅决定于流速大小，与流体的密度、粘度、以及管道的线度均有关系。

英国力学家雷诺综合考虑了上述因素后，首先于1883年提出了一个无量纲的量，称为雷诺数：

$$\text{Re} = \frac{\rho v D}{\eta}$$

$D$ ：物体的几何限度（如管道直径）

对于几何形状相似的管道，无论其  $\rho$ 、 $v$ 、 $D$ 、 $\eta$  如何不同，只要  $\text{Re}$  相同，其流动情况就相同。

对于水平管道中的流动，大概  $\text{Re} < 1000$  是层流， $1000 < \text{Re} < 2000$  流动不稳定， $\text{Re} > 2000$  湍流。



## 流体的动力相似性原理

雷诺数的重要意义是可以作为流体的动力学相似性的判据：两种流体，只要雷诺数相同，其动力学性质就相似，包括流动形态、流线分布等相似。

## 五. 粘性流体中运动物体的受力

粘滞阻力：物体表面的流体附在物体上，流速为零，与邻近的流体有相对运动，由此产生的粘滞力阻碍物体运动。

压差阻力：在运动物体的前方流体受挤压，压强增大，后方的流体变稀疏，压强减小，阻碍物体的运动。

英国数学家斯托克斯（**G. G. Stokes**）于**1851**年从理论上推导了小球在静止流体中运动时所受阻力：

$$f = 6\pi\eta r v$$

对小雷诺数严格成立

**【例】** 小球在静止液体中竖直下落的收尾速度

$$m \frac{d\boldsymbol{v}}{dt} = mg - 6\pi\eta r\boldsymbol{v} = mg - k\boldsymbol{v}$$

$$\Rightarrow \boldsymbol{v} = \frac{mg}{k} - \left(\frac{mg}{k} - \boldsymbol{v}_0\right)e^{-\frac{k}{m}t}$$

$$\boldsymbol{v}_{\text{收尾}} = \boldsymbol{v}(t \rightarrow \infty) = \frac{mg}{k}$$

$$\boldsymbol{v}_{\text{收尾}} = \frac{2r^2\rho g}{9\eta}$$