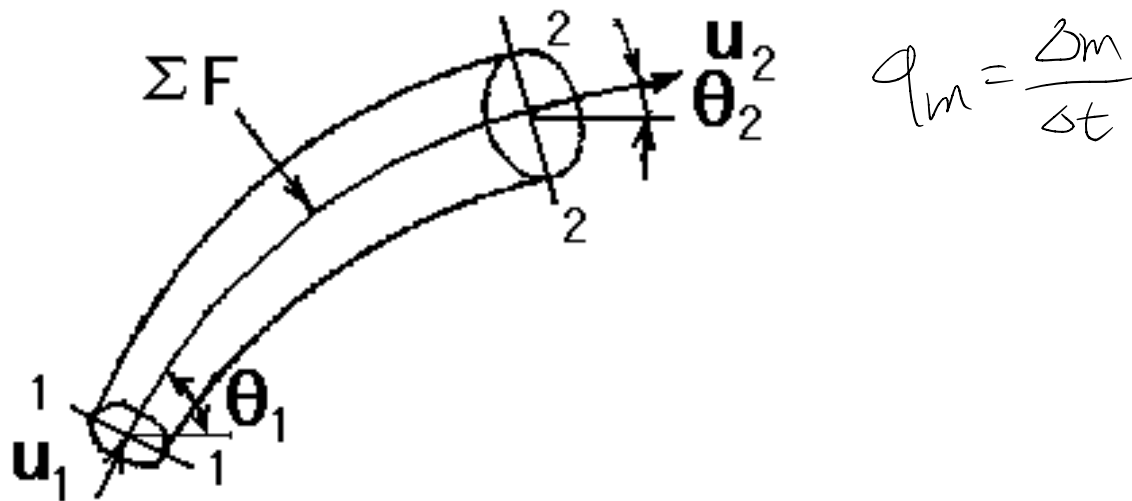


习题: 21, 22

### 1.3.3 动量守恒

牛顿第二定律可写成:  $F \Delta t = \Delta(mu)$

三大守恒 { 质量  
能量  
动量  $\rightarrow$  力 (力)



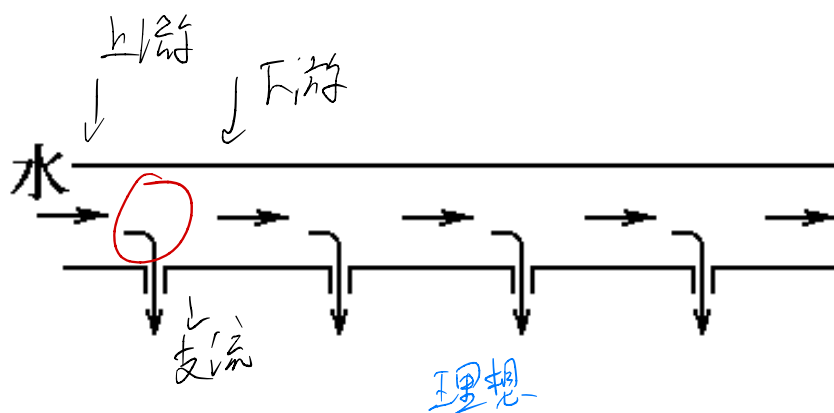
取单位时间计  $F = \oint (q_m u) = \sum_y q_m u - \sum_{\text{进}} q_m u$   
(条件: 定态流动, 管截面上速度均匀分布):

$$\Sigma F_x = q_m(u_{2x} - u_{1x})$$

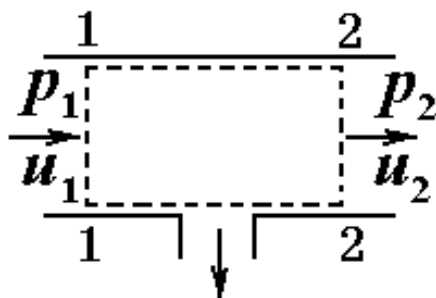
$$\Sigma F_y = q_m(u_{2y} - u_{1y})$$

$$\Sigma F_z = q_m(u_{2z} - u_{1z})$$

工程应用: 流量分配



取一节作分析



忽略壁面摩擦阻力, 按  $x$  方向动量守恒式

$$p_1 A - p_2 A = \rho u_2^2 A - \rho u_1^2 A$$

$$\Sigma F_{\text{合}, x} = q_m(u_{2,x} - u_{1,x})$$

因支管流水,  $u_2 < u_1$ , 所以,  $p_2 > p_1$

$$p_2 - p_1 = \rho(u_1^2 - u_2^2) \quad (\text{录像})$$

## 1.4 流体流动的内部结构

阻力损失  
质点传递

### 1.4.1 流动的类型

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

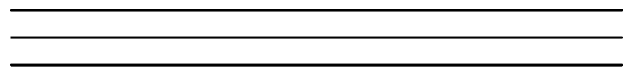
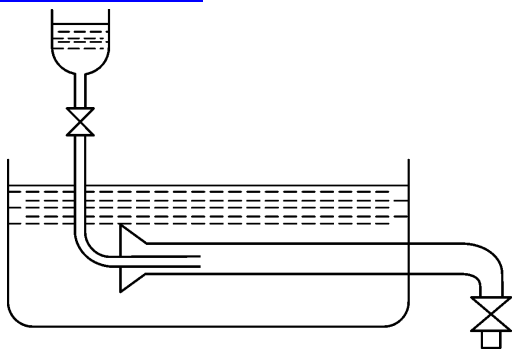
对于水平直管  $\begin{cases} z_1 = z_2 \\ u_1 = u_2 \quad (q_m = 0) \end{cases}$   $h_f$  在下游端表明阻力损失 (先判断流向)

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

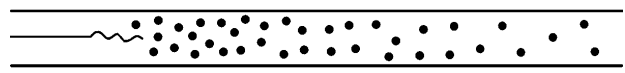
人们发现两种规律:

$$\Delta p \propto u^1, \quad \Delta p \propto u^{1.75 \sim 2}$$

### 雷诺实验



(a) 层流



(b) 湍流

实验表明: 流体在管道中的流动状态可分为两种

### 层流 (滞流):

流体在管中流动时, 其质点始终沿着与管轴平行的方向作直线运动, 质点之间互不相混合。

### 湍流 (紊流):

流体质点除了沿着管道向前流动外，各质点的运动速度在大小和方向上都随时发生变化。

两种不同流型对流体中发生的动量，热量和质量传递将产生不同的影响。为此工程设计上需要能够事先判定流型。

科学家雷诺做了大量实验得出：

(1) 流动状态与  $\rho, u, d, \mu$  有关

(2)  $Re = \frac{\rho u d}{\mu}$  是判断流动类型的准则。  
*雷诺数*

$Re$ ：无量纲数群

$$[Re] = \left[ \frac{\rho u d}{\mu} \right] = \left[ \frac{ML^{-3}LT^{-1}L}{ML^{-1}T^{-1}} \right] = L^0 M^0 T^0$$

力学系：基本量纲有三个  
质量 $[M]$ ，长度 $[L]$ ，时间 $[T]$

$$Re = \frac{\rho u d}{\mu} = \frac{\rho u^2}{\mu \frac{u}{d}} \propto \frac{\text{惯性力}}{\text{黏性力}}$$

例如：在圆形直管内

当  $Re \leq 2000$  稳定层流

$2000 < Re < 4000$  过渡区（不稳定）与外界扰动有关

$Re \geq 4000$  湍流

分为 3 个区，却只有两种流型

注意：(1) 严格说  $Re=2000$  不是判别流型的判

据，而是层流稳定性的判据

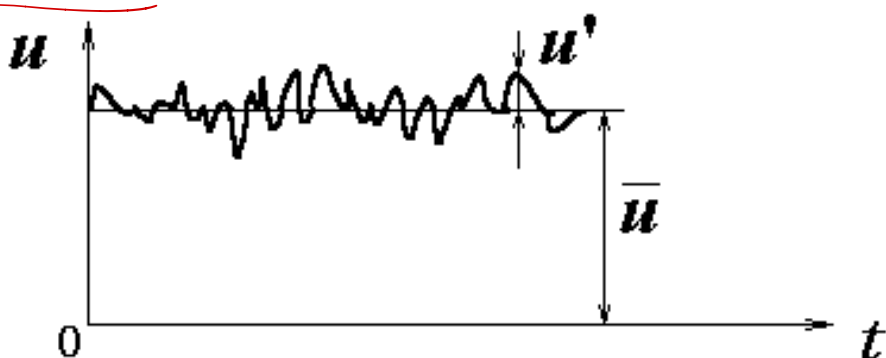
定态，物理量随时间  
变化不变  
稳定，受外界影响的  
程度小

## (2) 稳定性与定态性的区别

### 1.4.2 湍流的基本特征

#### 径向脉动速度

如果在某一点测定该点沿管轴  $x$  方向的  $u_x$  随时间变化



速度=时均速度+脉动速度

$$u_x = \bar{u}_x + u'$$

$$\bar{u}_x = \frac{1}{T} \int_0^T u_x dt$$

$u'(t)$

再者：湍流时

$$\tau = (\mu + \mu') \frac{d\bar{u}_x}{dy} \quad (\text{形式})$$

$\mu'$  湍流黏度，表示速度脉动特征，与物性无关。

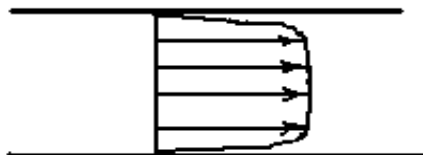
### 层流和湍流的区别

(不再是流体物理  
性质)

层流

湍流

(1)



(2)

$$\frac{\bar{u}}{u_{\max}} = 0.5$$

$$\frac{\bar{u}}{u_{\max}} \approx 0.8$$

(3) 无微团作径向运动

有微团作径向运动

(4) 层流层从中心到管壁

层流内层附壁

(5)  $\tau = \mu \frac{du}{dy}$

$$\tau = (\mu + \mu') \frac{du}{dy}$$

(6)  $h_f$  与  $\frac{\varepsilon}{d}$  无关

$h_f$  与  $\frac{\varepsilon}{d}$  有关

(7)  $h_f \propto u^1$

$$h_f \propto u^{1.75 \sim 2}$$

(8) 传热、传质慢

少表现

传热、传质快

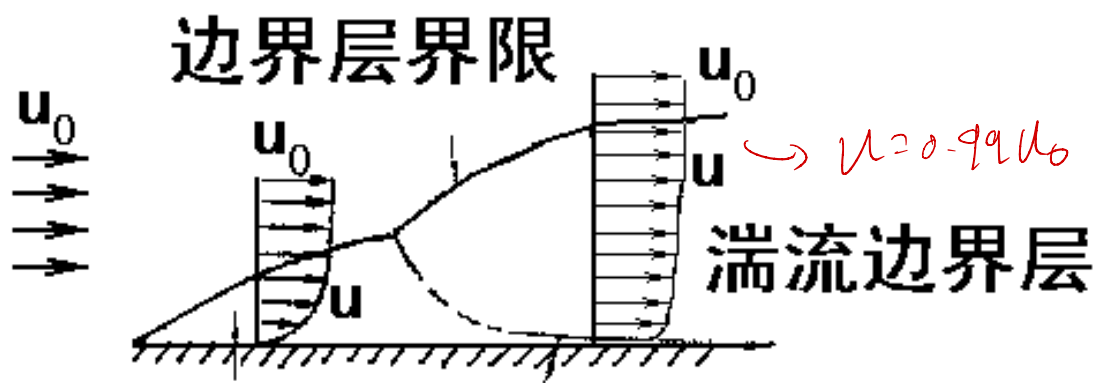
层流和湍流的本质区别: 有无  $u'$ , 以及径向脉动

是否存在速度、压强的脉动性 速度

### 1.4.3 边界层及边界层脱体

#### 1.4.3.1 边界层

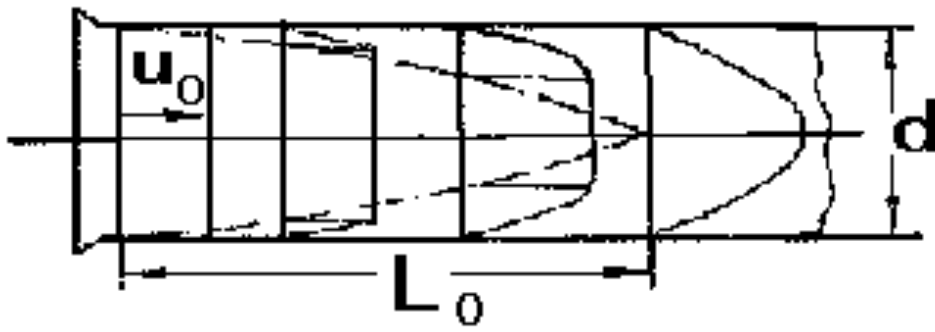
实际流体  $\mu \neq 0$ , 壁面无滑脱



层流边界层

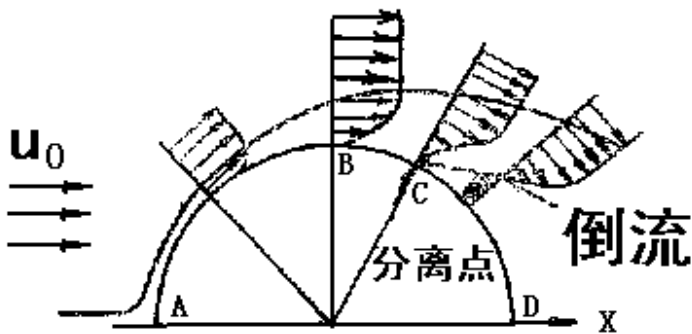
层流内层

边界层——流动流体受固体壁面阻滞而造成速度梯度的区域。



入口段阻力大、传热、传质快

### 1.4.3.2 边界层脱体



流体绕过  
圆柱的流动  
(可能产生)

边界层脱体的后果:

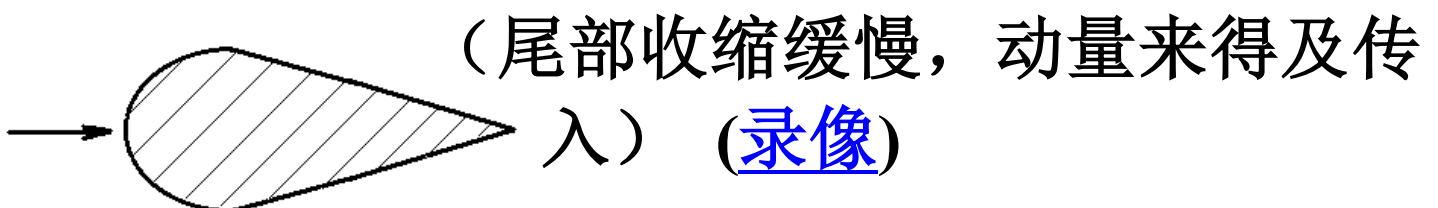
- (1)产生大量的旋涡;
- (2)造成较大能量损失。

边界层脱体的条件:

- (1)逆压强梯度;
- (2)外层动量来不及传入。

如: 平板不会发生脱体 (无倒压区)

流线型物体也不发生脱体



## 1.4.4 圆管内流体流动的数学描述

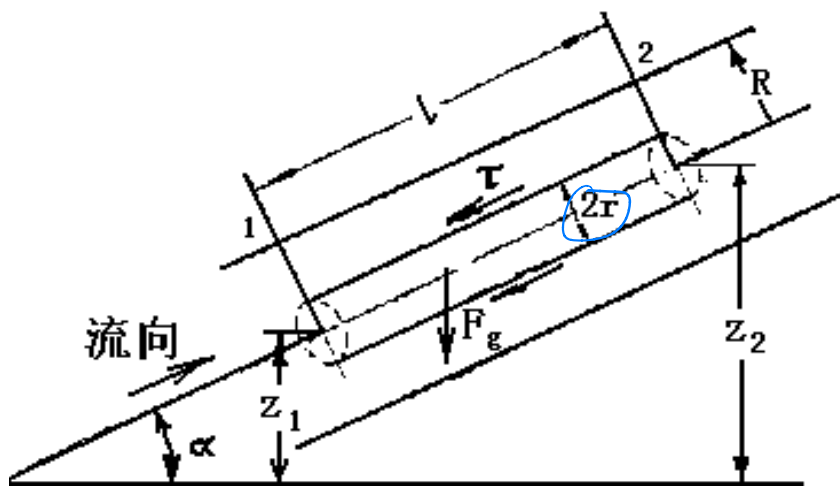
数学描述方法：

① 取控制体 沿流动方向分析

② 作力分析

③ 结合本过程的特征方程（如  $\tau = \mu \frac{du}{dy}$ ）解方程

④ 将结果整理成所需要的形式



如图表示流体通过一均匀直管作定态流动

1、圆管内剪应力分布

任取一半径为  $r$ ，长度为  $l$  的圆柱体  $\Sigma F = 0$

$$p_1 \pi r^2 - p_2 \pi r^2 - 2\pi r l \tau - \pi r^2 l \rho g \sin \alpha = 0$$

$$l \sin \alpha = z_2 - z_1 \quad \text{剪应力} \times \text{侧面积}$$

整理可得：

$$\tau = \frac{p_1 - p_2}{2l} r \quad \left( \frac{\uparrow r}{\downarrow} \right)$$

由此可见：  $\tau \propto r$ ，  $r=0$  处（管中心）  $\tau=0$

$$r=R \text{ 处, } \tau \text{ 最大, } \tau = \frac{\mathcal{P}_1 - \mathcal{P}_2}{2l} R$$

## 2、层流时的速度分布:

层流时, 牛顿黏性定律表示为:

$$\tau = -\mu \frac{du}{dr} \rightarrow \text{仅适用于层流}$$

$$\text{代入 } \tau = \frac{\mathcal{P}_1 - \mathcal{P}_2}{2l} r = \frac{\Delta \mathcal{P}}{2l} r$$

$$\text{经积分: } u = \frac{\Delta \mathcal{P}}{4\mu l} (R^2 - r^2)$$

$$\text{管中心最大流速为 } u = \frac{\Delta \mathcal{P}}{4\mu l} R^2$$

为何研究速度分布?

我们从速度分布可得:

$$\frac{u}{u_{max}} = 1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2$$

$$\bar{u} = \frac{1}{A} \int_A u dA = \frac{u_{max}}{\pi^2 R^2} \int \left[1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2\right] \cdot 2\pi r dr$$

$$\therefore \bar{u} = \frac{1}{2} u_{max} = \frac{\Delta \mathcal{P}}{8\mu l} R^2 \quad \text{仅用于层流}$$

由伯努利方程可知, 在均匀直管内

$$\frac{\Delta \mathcal{P}}{\rho} = h_f \quad (\text{hf 对应位能损失})$$

$$\therefore h_f = \frac{8\mu l \bar{u}}{\rho R^2} = \frac{32\mu l \bar{u}}{\rho d^2} \quad \text{或 } \Delta \mathcal{P} = \rho h_f = \frac{32\mu l \bar{u}}{d^2}$$

层流中,  $r(d)$   
已知  $\bar{u}$  可求  $\Delta \mathcal{P} (h_f)$



此式称为哈根-泊谟叶方程。

表示流体在直管内层流流动  $h_f$  正比于  $\bar{u}$  的一次方。

### 3、湍流时速度分布

湍流时速度分布目前还不能利用理论推导求得，只能用实验方法求得。

通常将其表示成下列经验关系式

$$\frac{u}{u_{\max}} = \left(1 - \frac{r}{R}\right)^n$$

$n$  是与  $Re$  有关的指数

$$4 \times 10^4 < Re < 1.1 \times 10^5 \quad n = \frac{1}{6}$$

$$1.1 \times 10^5 < Re < 3.2 \times 10^6 \quad n = \frac{1}{7}$$

$$Re > 3.2 \times 10^6 \quad n = \frac{1}{10}$$