

武汉科技大学

2007 年硕士研究生入学考试试题 (答案)

考试科目代码及名称: 453 流体力学

- 说明: 1. 适用招生专业: _____
 2. 可使用的常用工具: 可带科学计算器。
 3. 答题内容写在答题纸上, 写在试卷或草稿纸上无效。
 4. 考试时间 3 小时, 总分值 150 分。

1. 简要回答下列名词术语:

- (1) 水力光滑管与水力粗糙管。
- (2) 均匀流与缓变流。
- (3) 紊流中剪切应力。
- (4) 流管与流线。

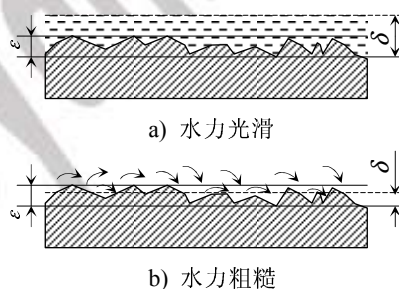
(本题 20 分, 每小题 5 分)

答:

(1) 流动状态为紊流时, 其边界层存在层流底层, 该层的厚度 δ 极小, 只有毫米级的尺度。实际管道内壁面的峰与谷间的平均距离称为管壁绝对粗糙度(即实际粗糙度) ϵ 。

若 $\delta > \epsilon$, 管壁绝对粗糙度 ϵ 完全淹没在层流底层 δ 中, 因此, ϵ 对紊流核心的影响很小, 即 ϵ 对能量损失的影响很小。管道中的这种流动称为水力光滑。

若 $\delta < \epsilon$, 管壁绝对粗糙度 ϵ 完全暴露在层流底层 δ 之外。具有一定速度的流体质点对壁面凸出部位产撞击, 该部分的流体因此产生激烈的速度改变, 导致局部涡旋, 其影响同时传递到紊流核心区。因此, ϵ 对能量损失的影响极大。管道中的这种流动称为水力粗糙。



附图 1 (1) 绝对粗糙度与层流底层厚

(2) 均匀流指流场中在任意给定的瞬时任意点的速度矢量完全一致; 缓变流指流线间夹角很小的流动。

(3) 在紊流核心区及过渡层, 流体的脉动使流体质点间存在交换或掺混; 质点的交换或掺混实质上是动量的改变, 这个改变附加了流体运动的剪切应力。这个剪切应力是紊流流动的附加阻力。

普朗特(L. Prandtl)认为这个附加阻力为

$$\tau_t = \rho l^2 \left(\frac{d\bar{u}}{dy} \right)^2$$

式中, τ_t 为紊动剪切应力; ρ 为流体密度; $d\bar{u}/dy$ 为两掺混流体层间的速度梯度; l 为普朗特混和长。

(4) 流线仅一条线, 流管由经过空间一条封闭曲线各点的众多流线构成一个假想的管道。

2. 一供水压力水管, 管壁有一直径 $d=1\text{mm}$ 的泄漏孔。当管内压力 $p=1.2\text{MPa}$, 液体密度 $\rho=1000\text{kg/m}^3$, 孔口流量系数 $C_d=0.625$ 时。试求泄漏流量 $Q(\text{m}^3/\text{s})$ 。
(本题 10 分)

答:

$$Q = C_d \frac{\pi}{4} d^2 \sqrt{\frac{2 \cdot (p - 0)}{\rho}} = 0.625 \cdot \frac{\pi}{4} \cdot (1 \times 10^{-3})^2 \sqrt{\frac{2 \cdot 1.2 \times 10^6}{1000}} = 24.048 \times 10^{-6} \text{m}^3/\text{s}$$

3. 如图 1 所示圆管段突然扩大, 其直径从 d_1 突然扩大到 d_2 , 液流从小断面 d_1 流入大断面 d_2 时, 流股向断面 2-2 扩散, 流速由 v_1 降为 v_2 。假设流动为定常紊流, 管段水平放置; 忽略断面高度的重力影响。试用动量方程等证明其流动损失为:

$$\Delta p_m = \rho \frac{(v_1 - v_2)^2}{2}$$

(本题 30 分)。

答:

如图 1 所示, 当液流从小断面 d_1 流入大断面 d_2 时, 流股向断面 2-2 扩散, 流速降为 v_2 ; 直径为 d_1 的流股进入断面 1-1 后, 原贴近 d_1 壁面的流体质点与 d_1 的边界分离, 由于流线不能转折且流股在扩散, 致使断面 1-1 在 d_2-d_1 的环形面积区域存在旋涡。流股与旋涡两种流动存在一界面(图中虚线), 界面上存在频繁的质能交换, 质能交换的结果是能量的丧失。假设流动为恒定紊流, 管段水平放置, 列入下伯努力方程:

$$\frac{p_1}{\rho g} + \frac{\alpha_1 v_1^2}{2g} = \frac{p_2}{\rho g} + \frac{\alpha_2 v_2^2}{2g} + h_m$$

式中, h_m 为断面 1-1 到 2-2 间的突然扩大能量损失。上式可写成

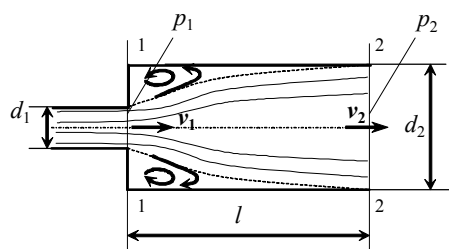


图1 圆管段断面突然扩大

$$\Delta p_m = p_1 - p_2 + \rho \frac{\alpha_1 v_1^2 - \alpha_2 v_2^2}{2} \quad (2.1)$$

断面 1-1 上环形面积的压强可近似认为是时均不变的，压强按静压强规律分布，断面的尺寸高差不大。于是，整个断面 1-1 上的压强为同一压强 p_1 ，由总流动量定理可列方程：

$$(p_1 - p_2)A_2 = \rho Q(\beta_2 v_2 - \beta_1 v_1)$$

又由连续性方程知：

$$Q = A_1 v_1 = A_2 v_2$$

$$(p_1 - p_2) = \rho v_2 (\beta_2 v_2 - \beta_1 v_1) \quad (2.2)$$

由假设，令 $\alpha_1 = \alpha_2 \approx 1, \beta_1 = \beta_2 \approx 1$ ，将式(2.2)代入式(2.1)，整理得

$$\Delta p_m = \rho \frac{(v_1 - v_2)^2}{2} \quad (2.3)$$

这就是管段突然扩大的局部损失计算的理论式，在水利学中称波尔达-卡诺特(Borda-Carnot)公式。

4. 一润滑泵从地下室向地面设备供油的管路如图 2 所示。已知泵出口至润滑点的高差为 20m；管路总长为 100m，管内径 $d=50\text{mm}$ ；润滑油粘度的最大值为 $50\text{mm}^2/\text{s}$ ，密度为 $890\text{kg}/\text{m}^3$ ；管路元件的总局部阻力系数 $\sum \zeta=32$ ；图中坐标 z 为负铅锤方向，供油流量 $Q=3 \times 10^{-3}\text{m}^3/\text{s}$ ，泵的总效率为 $\eta=0.76$ 。试：

(1) 求泵出口压强 p_1 ；

(2) 求泵的输入功率 N 。

(本题 30 分)

答：

管内流速 v

$$v = \frac{Q}{\frac{\pi}{4}d^2} = \frac{3 \times 10^{-3}}{\frac{\pi}{4}0.05^2} = 1.53(\text{m/s})$$

检验雷诺数

$$Re = \frac{vd}{\nu} = \frac{1.53 \times 0.05}{50 \times 10^{-6}} = 1530 < Re_c = 2000 \quad (5 \text{ 分})$$

流动为层流。

沿程阻力系数为

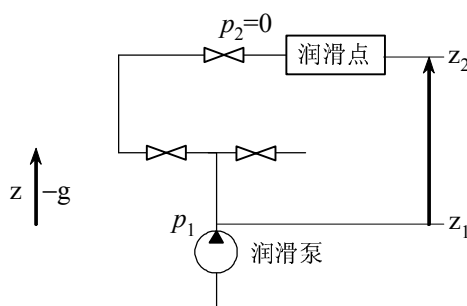


图2 润滑泵供油管路

$$\lambda = \frac{64}{Re} = \frac{64}{1530} = 0.042 \quad (5 \text{ 分})$$

沿程阻力损失为:

$$h_f = \sum \lambda \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} + \sum \zeta \frac{v^2}{2g} = \left(0.042 \times \frac{100}{0.05} + 32 \right) \frac{1.53^2}{2 \times 9.81} = 13.84(\text{m})$$

泵出口压强

$$\begin{aligned} p_1 &= p_2 + \rho g(z_2 - z_1) + \rho g \left(\frac{\alpha_1 v_1^2}{2g} - \frac{\alpha_2 v_2^2}{2g} \right) + \rho g h_f \\ &= 0 + 890 \times 9.81 \times 25 + 0 + 890 \times 9.81 \times 8.38 \\ &= 339108(\text{Pa}) \end{aligned}$$

泵的输入功率 N 为

$$N = pQ/\eta = 339108 \times 3 \times 10^{-3} / 0.76 = 1338(\text{N} \cdot \text{m/s}) \approx 1.4\text{kW}$$

5. 一内径 $D=200\text{mm}$, 其内液体流速 $v_0=2\text{m/s}$, 初始压强 $p_0=2\text{MPa}$ 。已知液体密度 $\rho=880\text{kg/m}^3$, 液体体积模数 $E=2 \times 10^9\text{MPa}$; 当阀门突然关闭时, 求管内液体冲击引起的压强。(10 分)

答:

液体冲击引起的压强为

$$\begin{aligned} \Delta p &= v_0 \sqrt{\rho E} \\ \Delta p &= 2 \times \sqrt{2 \times 10^9 \times 880} = 2.653 \times 10^6(\text{Pa}) \end{aligned}$$

故液体冲击压强为

$$p = p_0 + \Delta p = 2 + 2.653 = 4.653(\text{MPa})$$

6. 一水平放置的直角渐缩弯管, 如图 3 所示, 已知弯管入口 1 处直径 $d_1=150\text{mm}$, 出口 2 处直径 $d_2=70\text{mm}$, 管中液体相对压力 $p_1=206\text{kPa}$, 流量 $Q=20 \times 10^{-3}\text{m}^3/\text{s}$, 液体密度 $\rho=1000\text{kg/m}^3$, 弯管的流动损失为 $0.15V_2^2/2g$ m (g 为重力加速度, V_2 为出口断面平均速度); 动量修正系数 $\beta_1=\beta_2=1$ 。试求:

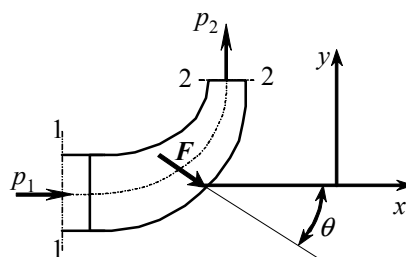


图3 弯管段

(1) 液流对弯管壁的作用力 F ;

(2) 方向角 θ 。

(本题 30 分)

答:

取渐缩弯管的内壁面、断面 1-1 和断面 2-2 为控制体。外界对流体的作用力为 $-F$ 。

$$V_1 = \frac{Q}{A_1} = \frac{20 \times 10^{-3}}{\pi(0.15^2)/4} = 1.132 \text{ m/s}, \quad V_2 = \frac{Q}{A_2} = \frac{20 \times 10^{-3}}{\pi(0.07^2)/4} = 5.197 \text{ m/s}$$

液柱高度极小，略去；且 $\alpha_1 = \alpha_2 \approx 1$ ；可列得断面 I—O 的伯努力方程为

$$\frac{p_1}{\rho g} + \frac{V_1^2}{2g} = \frac{p_2}{\rho g} + \frac{V_2^2}{2g} + 0.15 \frac{V_2^2}{2g}$$

$$p_2 = p_1 + \frac{\rho}{2}(V_1^2 - 1.15V_2^2) = 206 \times 10^3 + \frac{10^3}{2}(1.132^2 - 1.15 \times 5.197^2) = 191.11 \times 10^3 \text{ (Pa)}$$

$\beta_1 = \beta_2 \approx 1$ 由动量方程有:

$$p_1 A_1 - (-F_x) = \rho Q(V_2 \cos 90^\circ - V_1), \quad -F_y - p_2 A_2 = \rho Q(V_2 - 0)$$

$$-F_x = p_1 A_1 - \rho Q(0 - V_1) = 206 \times 10^3 \times \pi \times 0.15^2 / 4 + 10^3 \times 20 \times 10^{-3} \times 1.132 = 3663 \text{ N}$$

$$-F_y = \rho Q V_2 + p_2 A_2 = 10^3 \times 20 \times 10^{-3} \times 5.197 + 191.11 \times 10^3 \times \pi(0.07)^2 / 4 = 839.4 \text{ N}$$

$$\text{合力} \quad F = \sqrt{F_x^2 + F_y^2} = 3758 \text{ N}$$

$$\text{合力方向角} \quad \theta = \arcsin \frac{-F_y}{-F_x} = 13^\circ 14' 51''$$

7. 如图 4 所示一直径为 50mm 的柱塞在力 F 的作用下维持不动，已知腔内绝对压力 $p=251325\text{Pa}$ ，液体动力粘度 $\mu=0.1\text{Pa}\cdot\text{s}$ ，柱塞与孔的配合间隙 $a=0.05\text{mm}$ ，配合长度 $l=150\text{mm}$ 。已知配合间隙不存在偏心，间隙内的液流速度分布表达式为

$$u = -\frac{1}{2\mu} \frac{dp}{dl} (ay - y^2), \quad \text{当地大气压}$$

$p_a=101325\text{Pa}$ 。试求:

(1) 力 F 的大小;

(2) 泄漏流量。

(本题 20 分)

答:

容腔的相对压力为 $p=251325-101325=150000\text{Pa}$

您所下载的资料来源于 kaoyan.com 考研资料下载中心
获取更多考研资料，请访问 <http://download.kaoyan.com>

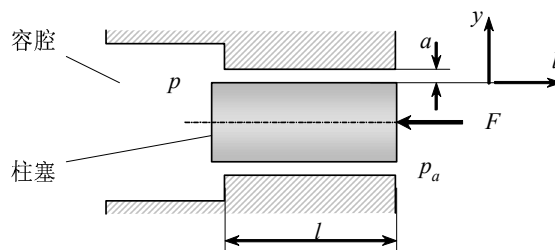


图4 柱塞与孔配合

(1) 维持柱塞不动的力 F

$$u = -\frac{1}{2\mu} \frac{dp}{dl} (ay - y^2),$$

$$\tau = \mu \frac{du}{dy} = -\frac{1}{2} \frac{dp}{dl} (a - 2y)$$

$$\tau_0 = \tau|_{y=a} = \frac{1}{2} \frac{dp}{dl} a = \frac{1}{2} \times 1 \times 10^6 \times 0.05 \times 10^{-3} = 25(\text{Pa})$$

$$F = \frac{\pi}{4} d^2 p - \tau_0 A = \frac{\pi}{4} (50 \times 10^{-3})^2 \times 0.15 \times 10^6 - 25 \times \pi \times 0.050 \times 0.150$$

$$= 294.524 - 1.18 \times 10^{-6} = 293.93(\text{N})$$

(2) 泄漏流量

$$Q = \frac{\pi d a^3}{12\mu} \frac{dp}{dl} = \frac{\pi \times 0.05 \times (0.05 \times 10^{-3})^3}{12 \times 0.1} \cdot 1 \times 10^6 = 163.6 \times 10^{-6} (\text{m}^3/\text{s})$$