9.4 圆管内流动的阻力损失

9.4.1 圆管阻力损失、阻力系数

讲伯努利方程时曾言:实际流动必有能量损失,有两种: 沿程损失: 管道壁面摩擦引起的压降;

局部损失: 流向的突变, 弯头/突扩/突缩/三通等, 局部的 涡流引起能量耗散。

$$\boxed{z_1 + \frac{p_1}{\rho g} + \frac{\overline{v_1}^2}{2g} = z_2 + \frac{p_2}{\rho g} + \frac{\overline{v_2}^2}{2g} + h_f} \qquad h_f = \lambda \frac{l}{D} \frac{v^2}{2g} + \zeta \frac{v^2}{2g}}$$

<u>沿程阻力系数 λ(摩擦因数)</u>

 $h_f = \lambda \frac{L}{D} \frac{u_m^2}{2g} = \frac{\Delta p^*}{\rho g} = \frac{p^*_1 - p^*_2}{\rho g}$ 单位:米 Darcy-Weisbach公式 Δp^* : 损失掉的总压

Darcy-Weisbach公式

圆管湍流(Re≥2300): λ有前人实验得出的近似公式... 。

9.4.2 光滑圆管湍流的 λ 【经验/实验公式】

 $\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = 0.884 \ln(\text{Re}\sqrt{\lambda}) - 0.91$

或 尼古拉茲公式: $10^5 < \text{Re} < 3 \times 10^6$: $\lambda = 0.0032 + 0.221/\text{Re}^{0.237}$

或 基于Blasius 1/7次方速度分布的公式: $Re < 10^5$: $\lambda = 0.3164 Re^{-0.25}$

这些公式不必记,查资料; 如果考试题目中须给出

例9-2 (P200): 管内流动的压降(压力损失/阻力损失/阻力…) D=100mm, L=200m, 平均流速分别是u_{mi}=0.5m/s, u_{m2}=3m/s,

已知 μ=0.05Pa.s, ρ=900kg/m³, 求Δp=? (或h_f) 管道流动:

一个问题拿到手 往往先算雷诺数

解: ① u_{m1}=0.5m/s:

 $Re = \frac{\rho u_m D}{100} = \frac{900 \times 0.50 \times 0.100}{100} = 900 < 2300$ $Re = \frac{\mu}{\mu} = \frac{0.050}{0.050} = 900 < 230$ 流动为层流状态,故 $\lambda = \frac{64}{Re} = \frac{64}{900} = 0.0711$ μ $\Delta p = \lambda \frac{L}{D} \rho \frac{u_m^2}{2} = 0.0711 \times \frac{200}{0.100} \times 900 \times \frac{0.50^2}{2} = 16.0 \times 10^3 \text{ (Pa)}$ ② $u_{m2}=3m/s$ 时: $Re=900\times3/0.5=5400>4000$

属湍流流动且 Re<105,故 $\lambda = 0.3164 Re^{-1/4} = 0.3164 \times 5400^{-1/4} = 0.0369$ $\Delta p = \lambda \frac{L}{D} \rho \frac{u_m^2}{2} = 0.0369 \times \frac{200}{0.100} \times 900 \times \frac{3.0^2}{2} = 298.9 \times 10^3$ (Pa)

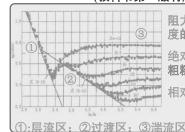
说明:②是湍流,因题目未给出表面粗糙度,故按光滑管计算.

9.4.3 粗糙圆管湍流的 λ : 有三种方法

方法一:

尼古拉茲 (Nikuladse)图: 用沙粒粘在圆管内表面做成粗 糙管,大量实验,获得了粗糙圆管沿程阻力系数曲线..

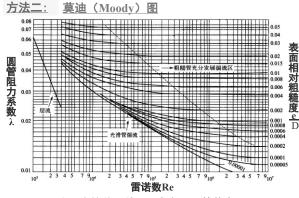
(教科书第一版有,现版无)



阻力系数与雷诺数和粗糙 度的关系曲线。

绝对粗糙度(e): 管内表面 粗糙峰的平均高度;

相对粗糙度: e/D, 管内径D



比尼古拉兹图甚至更有名、更简单实用 (A和Re仍采用对数坐标,但直接标数值,方便易查) 方法三: 实验公式

水力光滑管: e<5y*

粗糙峰全在粘性层内;企采用卡门一普朗特阻力系数公式 **适用条件:** 4000 < Re < 26.98(D/2e)^{8/}

<u> 过渡型圆管:</u> 5y* < e < 70y*

粗糙峰部分在粘性层内;阻力系数A采用Colebrook公式:

适用条件: $26.98(D/2e)^{8/7} < \text{Re} < 4160(D/2e)^{0.82}$

水力粗糙管: e > 70y*

粗糙峰高于粘性底层,阻力系数2采用实验公式:

适用条件: $Re > 4160(D/2e)^{0.85}$ 修正

应用: 需结合管材、物性等参数/资料/图表, P201-202例题 ...

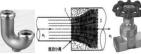
9.4.4 局部阻力损失

弯头/三通/阀门/设备管口(突扩/突缩)等局部损失或压降通过局部阻力系数 ζ 计算:

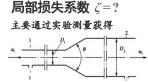


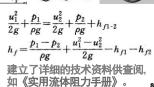






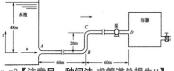






【例9-6】水的泵送, P205

ρ=1000kg/m³ ν=1.14×10-6m²/s D=200mm e/D=0.0003 接头A: r/D=0.1 弯头B&C: R_w/D=2



q_v=150L/s. 泵输出功率N=20KW,求p₀=?<u>【注意另一种问法:求管道总损失!!】</u>解:① 流速和雷诺数:

 $u = \frac{4q_V}{\pi D^2} = \frac{4 \times 150 \times 10^{-3}}{\pi 0.2^2} = 4.775 \text{ (m/s)}, Re = \frac{uD}{v} = \frac{4.775 \times 0.2}{1.14 \times 10^{-6}} = 8.38 \times 10^5$

②沿程阻力: 由 e/D=0.0003, Re=8.38×10⁵, 查图 9-8 得阻力系数 \(\lambda=0.016\)

 $h_{f.\text{passage}} = \lambda \frac{L}{D} \frac{u^2}{2g} = 0.016 \times \frac{140}{0.2} \times \frac{4.775}{2 \times 9.8} = 13.03 \text{ (m)}$

③ ABCD四处局部阻力:

查表 9-3 和表 9-2 得局部阻力系数: $\zeta_A = 0.09$, $\zeta_B = \zeta_C = 0.15$, 且 $\zeta_D = 1$ $h_{f,local} = \zeta \frac{u^2}{2g} = (0.09 + 0.15 + 0.15 + 1) \times \frac{4.775^2}{2 \times 9.8} = 1.62$ (m)

(4) 从表面0到D的总损失: h = h_{f,passage} + h_{f,local} (m) 或 \(\Delta p = ...\) (Pa) 答:...
还可进一步根据泵的功率(能量补充)求D点的压力.

小结:复杂管路损失计算的几种基本问题

- 1) 临界雷诺数、层流的沿程阻力系数
- 2) 非圆截面管:湿周、当量水力直径
- 3) 并联管路、串联管路、混联管路...
- 4) 管道总阻力计算: 沿程阻力 + 各种局部阻力
- 5) 阻力损失基础上,求管道中某些点的压强

解题秘诀:

- 1) 伯努利方程是出发点! 计算Re 往往是第一步。
- 2) 沿程损失、局部损失的计算式必须熟烂于心!

$$\boxed{z_1 + \frac{p_1}{\rho g} + \frac{\overline{v}_1^2}{2g} = z_2 + \frac{p_2}{\rho g} + \frac{\overline{v}_2^2}{2g} + h_f} + h_{f,path} = \lambda \frac{L}{D} \frac{u_m^2}{2g} + h_{f,local} = \zeta \frac{u_m^2}{2g}}$$

3) 损失的单位须搞清楚:水头 $h_f(\mathbf{m})$ (总)压差 $\Delta p^*(\mathbf{Pa})$ 换算关系: $\Delta p^* = \rho \times g \times h_f$ 10

9.5 其它几个问题的说明

① 管道进口段的流动

管道均匀来流,须经历一段长度的发展才形成充分发展的速度分布.发展段中,近壁是逐步加厚的边界层; 边界层外面是未扰动的外流。管道中,流动充分发展之后,边界层充满全管径,将不再有边界层概念。

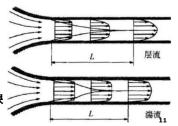
层流来流

近壁是层流边界层 L= 0.0575DRe

粗略: L= 100D

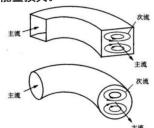
湍流来流

先是层流边界层,后转捩成湍流边界层,L=50D

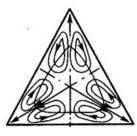


② 管道(通道)中的二次流、分离流

沿流道中心线的流动称主流(main flow); 与主流相垂直 的截面内的流动称二次流(secondary flow), 它将导致流动 能量损失。

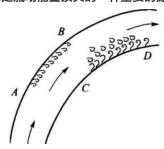


第一类二次流 由流道转弯或系统旋转引起



第二类二次流 由湍流引起

流道中因为转弯、系统旋转、绕流、压力梯度等原因, 近壁处发生流体质点脱离壁面的现象,称流动分离。 分离流也是流动能量损失的一种重要的原因。



弯道中的分离流动

13

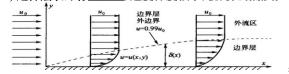
③ 关于外部流动(绕流)与边界层理论

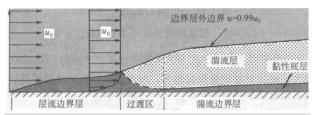
流体在通道内部的流动(如管流),称为内部流动。 流体在物体外部流过,则称外部流动,或称绕流。

边界层理论: 普朗特1904年(29岁)航空学早期提出, 当时 主要应用是机翼绕流, 是对N-S方程的一种简化!

将绕物体的流动人为地分成两个区域:

- 1) 近壁很薄的流体层称边界层,其中流体黏性极为重要, 垂直于边界层方向的速度梯度很大。
- 2) 边界层以外称外流区, 速度梯度很小, 视为无黏流动.

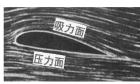




如果壁面足够长, 有无可能一直保持层流边界层而不转捩?

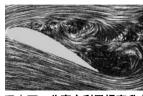
边界层厚度: 有多种定义方法, 最常用的是将流 体速度从u=0到u=0.99u₀(u₀:自由来流的速度)对应 的流体层厚度定义为边界层的厚度。

"流动分离"等异常复杂的现象就 有了边界层的概念, 可用"边界层分离"来描述,问题可以简化。





逆压梯度容易导致边界层分离

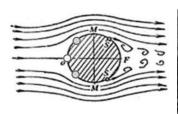




吸力面: 分离有利于提高升力,但易导致不稳定,有危险

压力面: 一般不允许发生流动分离

绕流物体表面的边界层及边界层分离现象





17

圆柱/圆球绕流表面的边界层分离现象 逆向压力梯度通常是造成流动分离的原因

④ 关于流体流动的数值模拟

N-S方程是流体动力学的灵魂,课程后来进一步介绍了看 似更复杂的雷诺方程/雷诺应力/湍流模型等.

第6章与第9章是何关系?雷诺方程+湍流模型有什么用?

数值计算求解N-S方程,研究流动的现象、过程和机理, 这一新兴的研究领域称为计算流体动力学。 Computational Fluid Dynamics, 简称CFD, 是一门奥 妙无穷、充满生机、令人振奋的前沿科学。

教科书第12章有一点初步知识,但谬误百出。感兴趣的 同学可参考以下教材自学:

帕坦卡著,张政译:《传热与流动的数值计算》,科学出版社,1989. 陶文铨:《数值传热学》(第2版), 西安交通大学出版社, 2001.

博士生《流动与传热数值计算》课程、欢迎选课。

3