

高等学校試用教科书

# 流体力学

王致清、李壮云、苏尔皇編

只限学校内部使用



中国工业出版社

## 前　　言

流体力学是水力机械专业的技术基础课，为所有学习水力机械的同志所必修，但过去我国一直没有专为水力机械服务的流体力学教材。随着我国国民经济的飞跃发展，水力机械制造业也有极大的发展，特别是从党中央提出调整、巩固、充实、提高的八字方针之后，对培养建设人材的质量提出了更高的要求，从而教材也就成了必须解决的问题。为了响应党的号召，适应目前的急需，我们教研室全体同志在党组织及学校行政的直接指导下帮助下，通过集体努力编写出了这本供水力机械专业用的流体力学教材。

过去水力学与流体力学是分为两门课程讲授的，根据我们几年来在教学中的初步体会，觉得这样分开有不少缺陷，故在1960年的教学改革中，经全体教师及高年级同学讨论后决定将它们合而为一，并订出了新的教学大纲，这本书就是按修订后的大纲编出的。因属初步尝试，内容是否恰当，尚待在以后的教学实践中验证。

本书第2、3、4、8、9、10、11章主要由王致清编；其中第2章的部分章节与第8章的第8节由程兆雪编；第1、5、6、7章由李壮云编；第12、13章由苏尔皇编；第14、15章由周铁农编；并由苏尔皇、刘永琳等作主要校核；教研室的其他成员亦全部参加了本书的抄写、描图与修改整理工作。

在编写过程中，我们尽量参考了有关这方面的书籍以及参照了兄弟院校的有关教材讲义，但由于任务紧迫，编写工作十分仓促，特别是由于我们思想水平与知识水平有限，加之教学经验不足，故书中定有不少缺点与错误之处，恳切的希望同志们提出批评与指正。

哈尔滨工业大学水力学及流体力学教研室

1961年6月6日

# 目 次

前言 .....	1	§ 4-7 伯努利方程式的意义 .....	69
第一章 緒論 .....	5	第五章 實際流體動力學基礎 .....	71
§ 1-1 流體力學的任務及其發展簡史 .....	5	§ 5-1 實際流體中的應力 .....	71
§ 1-2 關於流體作為連續介質的概念 .....	6	§ 5-2 以應力形式表示的實際流體運動微	
§ 1-3 流體的主要力學性質、理想流體與		分方程式 .....	72
實際流體 .....	7	§ 5-3 實際流體中的切向應力、牛頓內摩	
§ 1-4 作用在流體上的力 .....	10	擦定律 .....	74
第二章 流體靜力學 .....	11	§ 5-4 實際流體中的法向應力 .....	79
§ 2-1 流體靜壓力及其特性 .....	11	§ 5-5 納維-斯托克斯方程式 .....	80
§ 2-2 流體平衡的微分方程式、等壓面、		§ 5-6 葛羅米柯-斯托克斯方程式及其伯努	
質量力的勢 .....	13	利積分 .....	81
§ 2-3 重力流體的平衡、流體靜力學基本		§ 5-7 實際重力流體中沿微小流束的伯努	
方程式、巴斯噶原理及其應用 .....	16	利方程式 .....	83
§ 2-4 壓力表示法、流體靜水頭 .....	21	§ 5-8 實際流體在相對定常流動中沿微小	
§ 2-5 流體的相對平衡 .....	25	流束的伯努利方程式 .....	85
§ 2-6 作用在平面壁上的總壓力、確定平		§ 5-9 實際流體非定常運動沿微小流束的	
面壁上總壓力的圖解分析法 .....	27	伯努利方程式 .....	88
§ 2-7 作用在曲面壁上的總壓力、浮力 .....	30	§ 5-10 兩平行平板之間實際流體層流運動	
第三章 流體運動學基礎 .....	40	的研究 .....	89
§ 3-1 表示運動的兩種方法 .....	40	§ 5-11 推導實際流體總流伯努利方程式的	
§ 3-2 流體運動的分類 .....	42	一些預備知識 .....	92
§ 3-3 流線、流管、流束、過水斷面及流量 .....	43	§ 5-12 實際流體總流的伯努利方程式 .....	98
§ 3-4 流量不變方程式、連續性微分方程式 .....	46	第六章 水力阻力和水頭損失 .....	102
§ 3-5 流体质點運動的速度分解 .....	47	§ 6-1 水力阻力的實質以及分類 .....	102
§ 3-6 流体质點的有旋運動 .....	53	§ 6-2 均勻流動和不均勻流動、有壓流動	
§ 3-7 涡線、涡管和涡束 .....	53	和無壓流動 .....	102
§ 3-8 速度環量 .....	55	§ 6-3 均勻流動基本方程式 .....	104
§ 3-9 流体质點的无旋運動、速度勢 .....	56	§ 6-4 液體流動的兩種類型——層流和紊	
§ 3-10 勢流運動的一些特性 .....	58	流、雷諾數 .....	106
第四章 理想流體動力學基礎 .....	60	§ 6-5 液體的層流運動 .....	111
理想流體中流體動壓力 .....	60	§ 6-6 紊流概述 .....	113
理想流體的運動微分方程式 .....	61	§ 6-7 紊流中的動量交換及阻力 .....	115
理想流體動力學問題綜述 .....	63	§ 6-8 紊流中的流速分布及近壁層流層的	
條件和逆條件 .....	63	概念 .....	117
積分 .....	65	§ 6-9 均勻紊流的水頭損失 .....	121
伯努利方		§ 6-10 沿程阻力系數的實驗研究 .....	122
		§ 6-11 局部阻力概述 .....	127

§ 6-12 管中液流突然扩大时的水头损失	128	§ 10-6 旋涡层	217
§ 6-13 确定局部水头损失的普遍公式	131	§ 10-7 卡门涡列	218
<b>第七章 孔口、管嘴及管道的水力計算</b>	137	<b>第十一章 断裂流束繞流及其射流阻力</b>	
§ 7-1 孔口出流概述	137	§ 11-1 定常流动全液流的动量定理	221
§ 7-2 薄壁小孔口的定常自由出流	138	§ 11-2 流体对弯管壁的作用力	222
§ 7-3 薄壁大孔口的定常自由出流	140	§ 11-3 流体对固壁的作用力	223
§ 7-4 薄壁孔口的淹没出流	141	§ 11-4 具有間斷流束的繞流	225
§ 7-5 薄壁孔口的不定常出流	143	§ 11-5 水渠內平板射流阻力	226
§ 7-6 管嘴的液体出流	145	§ 11-6 孔口和閥門出流的流动参数的速端图解法	231
§ 7-7 管路計算的概述	150	§ 11-7 水輪机引水室內流动参数的速端图解法	234
§ 7-8 “长”管的水力計算	151	§ 11-8 旋涡阻力	236
§ 7-9 “短”管的水力計算	157	<b>第十二章 机翼繞流</b>	237
§ 7-10 管网中調节水箱的水力計算原則	159	A) 平面机翼	237
§ 7-11 有压管路中閥門突然关闭时的水击現象	162	§ 12-1 概述	237
§ 7-12 有压管路中閥門逐渐关闭时的水击	167	§ 12-2 保角变换及其在机翼理論中的应用	239
§ 7-13 减弱水击危害的一些措施	168	§ 12-3 儒可夫斯基-恰普雷金翼型、恰普雷金假定	247
<b>第八章 理想不可压缩流体定常平面有势运动</b>	170	§ 12-4 其它理論翼型	252
§ 8-1 流函数及其特性	170	§ 12-5 薄翼理論	254
§ 8-2 速度势函数和流函数的关系流网	172	§ 12-6 任意翼型的近似解析研究	257
§ 8-3 复位势与复速度	174	B) 有限翼展机翼	259
§ 8-4 几种简单流动	174	§ 12-7 有限翼展机翼繞流概述	259
§ 8-5 势流的叠加	178	§ 12-8 有限翼展机翼的感生速度和感生阻力	261
§ 8-6 繞过无穷长的圆柱的流动	184	§ 12-9 展弦比和翼型特性之间的关系	263
§ 8-7 圆外的点涡或源(汇)	189	<b>第十三章 翼栅流体动力学問題</b>	264
§ 8-8 水电比拟的实验解法	191	§ 13-1 概述	264
<b>第九章 理想不可压缩流体的空间有势流动</b>	196	§ 13-2 不动平面翼栅特性	268
§ 9-1 正交曲线坐标。各种微分运算符号	196	§ 13-3 不动空间翼栅特性	270
§ 9-2 空间曲线坐标連續性方程式	200	§ 13-4 移动翼栅特性	272
§ 9-3 空间有势流动。简单流动的例子	201	§ 13-5 转动翼栅特性	273
§ 9-4 轴对称流动。流函数	203	§ 13-6 升力法解翼栅繞流問題, 等价翼栅	275
§ 9-5 流体在混流式水輪机中的流动問題	204	§ 13-7 流线法解翼栅繞流問題	278
<b>第十章 理想流体的旋涡运动</b>	208	§ 13-8 保角变换法解翼栅繞流問題	279
§ 10-1 概述	208	§ 13-9 奇点分布法解翼栅繞流問題	289
§ 10-2 关于速度环量的斯托克司定理	209	<b>第十四章 流体力学相似理論</b>	299
§ 10-3 速度环量保持性定理和拉格朗日定理	211	§ 14-1 流动的力学相似	299
§ 10-4 涡管保持性定理	214	§ 14-2 粘性流体流动的力学相似准则	300
§ 10-5 涡束的感生速度定理——比奥-沙发耳公式	216	§ 14-3 对相似准则的分析、决定性相似	

准则	302	§ 15-4 附面层平面流动的动量积分方	
§ 14-4 模型数据与实物数据的换算	303	程 式	310
第十五章 附面层理论	305	§ 15-5 平板紊流附面层的阻力计算	313
§ 15-1 附面层流动概述	305	§ 15-6 任意曲面上的附面层，剖面阻力	314
§ 15-2 附面层平面流动的微分方程式	307	§ 15-7 附面层控制问题简单介绍	318
§ 15-3 平板层流附面层的阻力计算	309	参考文献	320

# 第一章 緒論

## § 1-1 流体力学的任务及其发展簡史

流体力学是利用理論与实际相結合的方法，研究流体平衡和运动的規律及其与固体之間的相互作用，同时研究如何应用这些規律去解决工程实际問題。

流体，实际上は液体和气体的統称。一般来讲，流体力学研究的对象应包括液体和气体。但是由于在水力机械专业范围内所遇到的工作介质多为液体（水或者油），因此我們在本課程中仅研究液体。不过关于液体的一些基本規律，对于速度低于声速的气体，也将是适用的。

近代，流体力学已經发展成为一門独立而又比較完善的科学，并已广泛的应用到国民经济的各个部門，为生产实际作出了极为有益的貢献。例如，在水利建設、水力工程、动力机械、航空工程、交通运输及化学、冶金等各个工业部門中都将遇到各种类型的水力現象，因而都必須应用流体力学的一些基本規律使这些問題得到解决。对于水力机械的設計和制造而言，流体力学更是一門重要的技术理論基础。

流体力学和其他一切学科一样，也是人类在生产实践过程中建立和发展起来的，而且它的发展也是和社會生产力的发展基本相适应的。只要社会生产力得到解放，就必然会促进生产大发展，而随着生产发展的需要又必然要推动科学技术（其中包括流体力学）的大发展。同时还應該指出，在流体力学的发展过程中，有許許多的科学家，例如阿基米德、巴斯噶、牛頓、伯努利、欧拉、雷諾及巴甫洛夫斯基等人，在总结劳动人民长期实践經驗的基础上，对流体进行了长期辛勤的研究工作，因而取得了創造性的成果，为流体力学的发展作出了可貴的貢獻。

远在太古时代，当人类开始与自然斗争的时候，就开始了与洪水的斗争。例如，在公元前2286年~2278年我国就有著名的大禹治水，公元前250年我国有著名的都江堰工程……。由于与自然斗争的需要与实践，就必然积累了不少关于流体方面的知識，不过这些知識还只是停留在一般經驗基础上，沒有能进行系統的总结与提高。直到公元前250年才出現过第一篇科学著作，即阿基米德在“論浮体”一文中所提出的阿基米德原理。但在以后的近十七个世纪中，由于中世纪封建农奴制度的統治，生产力受到束缚，流体力学也和其他一切学科一样，沒有得到什么新的发展。

以后，由于封建农奴制度的解体，流体力学才又开始新的发展。但这期间它还没有发展成为一門独立的科学。

直到18~19世纪，由于欧洲资本主义的兴起，生产力进一步解放，特别是欧洲的产业革命大大的促进了科学技术的发展。这期间伯努利应用动能定律得出了表征流体运动速度、压力之間关系的伯努利方程式，欧拉得出了表征流体运动速度、压力及外力之間微分关系的运动微分方程式。他們第一次应用数学分析的方法来研究流体的运动，并且奠定了古典

流体力学的基础，以后就开始应用古典数学来研究流体运动。但是由于实际流动現象的复杂，在古典流体力学的研究中，有时便采用将实际現象簡化和提出一系列假設的办法，以及利用数学分析方法得出最終結果。可是这种簡化往往不能完全符合实际情况，因而所得結果与实际情况就有不同程度的出入。而另外一方面，生产发展中又提出了大量的流体力学問題要求解决，于是古典流体力学就不能完全滿足这种需要了。因此人們就不得不另找出路：即利用實驗的方法得出一些經驗数据与公式，来修正理論分析的誤差，使工程实际問題得到完滿的解决。

从此，关于流体的研究就形成两个分支：一个是偏重于数学分析的理論流体力学；一个是偏重于實驗研究的水力学，而且这两方面都获得了比較大的成績。但是，由于資产阶级唯心观点的影响，这种流体力学与水力学的分家多少形成对流体的理論研究与實驗研究的分家。再加上在資本主义制度下，水力工程技术在實踐方面所受到的局限性，使流体力学的发展受到一定程度的影响。

很显然，要能促进流体力学的不断发展，不断滿足生产实际的需要。对流体必須采用理論与实际相結合的研究方法。目前有这样一种趋势，即使水力学与流体力学逐步接近而成为一門理論与實踐緊密結合的科学。

十月革命后，世界上第一个社会主义国家——苏联在水力事业方面以巨大的規模和极快的速度向前蓬勃发展着。由于生产发展的需要，再加上辯証唯物主义观点的指导，使得苏联在流体力学方面取得了巨大的成就，并跃居世界前列。

我們偉大的祖国在解放后的十年来，特別是大跃进的三年来，由于党的领导和全国人民的努力，在水力事业方面取得了极为輝煌的成就：在水利工程方面，有著名的治淮工程，根治黃河工程，……；在水电事业方面，我国修建了一系列大型、中型水电站，制造了許多巨型水輪机和各种类型的水泵，……；在农田水利方面，更是气象万千，遍地开花……。这些巨大的實踐成果及在规划中的更加偉大的远景要求，必将大大丰富和发展各有关科学部門，特别是作为其理論基础的流体力学。在党的英明領導之下，在三面紅旗的光輝照耀之下，我国人民必将在流体力学和其他一切科学技术的发展中作出杰出的貢献，使我国的科学技术事业登上珠穆朗瑪峰。

## § 1-2 关于流体作为連續介质的概念

液体是由分子所組成。由于分子力的作用，这些分子总是不断作混乱而又无規則的热运动。因此，如果要从研究每一个分子的运动出发，进而掌握整个流体平衡与运动的規律，那是很困难的。因为每一个分子的运动是很复杂的，而且即使在一个很小的体积內所包含的分子数目也是特別的多，要列出这些分子的运动方程式几乎是不可能的。既然这条道路行不通，那就只能另找出路了。

因此在流体力学的研究中，我們將流体加以理想化。我們不认为流体是由大量分子所組成，而认为是一种假想的、无間隙的充滿了它所占據的空間的連續介质，而且这种連續介质仍然具有流体的一切基本力学性质。

我們將流体认为是一种連續介质，这是否可能呢？我們知道，虽然流体是由大量分子所組成，但是在工程上所研究的流体总是具有一定的体积，即使在很小的体积中（例如1

厘米<sup>3</sup>)也包含有大量的分子。在这块小体积中，如果研究一下其中各部分(例如1/10厘米<sup>3</sup>)，其分子数目及其性质也可认为是完全相同的。因此我们在研究中可以不考虑其分子组成。另外，更重要的在于从工程实用的观点来看，主要要求研究与掌握流体的宏观运动规律，而关于流体的分子运动是没有什么实用意义的。例如说，在桌子上放一杯水，如果从分子运动的观点来看，水中分子始终在不断运动，因此这杯水不是静止的；如果从宏观的角度来看，从把流体看成连续介质的角度来看，它并没有运动，因此这杯水是静止的。很显然，从工程实用的观点来看，后者才是具有实用意义的。由此可見，我们在研究流体的宏观机械运动的时候，完全有可能把它当作连续介质来处理。

把流体当作连续介质以后，不但使我们撇开了流体内部复杂的分子运动，而仅考虑流体在外力作用之下宏观的机械运动，便于我们抓住客观事物的本质。同时使我们可以认为流体中的速度、压力等运动要素是连续分布的，可以应用连续函数来描述，因此在研究中可以利用根据连续函数得出的一系列数学成果来解决流体力学中的各类问题。

综合上述，可以看出，将流体看成是一种连续介质不仅是必要的，而且是完全可能的，同时在研究中将具有极大的优越性。因此在今后的研究中，我们不再将流体看成是由分子组成的了，而认为是一种连续介质，这种连续介质本身是由无穷多个连续分布的微小流体团所组成，这种微小的流体团我们称之为流体质点，也有称之为流体微团的。

### § 1-3 流体的主要力学性质、理想流体与实际流体

我们在研究流体的平衡与运动的时候，必须知道作为连续介质的流体所具有的主要力学性质。下面我们就流体的几个主要力学性质分别加以介绍：

#### 一、流体具有质量，具有重量

流体的这个性质和刚体是相同的，都是具有质量，具有重量。

关于流体质量的大小，通常用密度  $\rho$  来加以描述。

在均质流体中，所谓密度  $\rho$  是指单位体积流体所具有的质量，即：

$$\rho = \frac{\text{质量 } M}{\text{体积 } V} [\text{公斤} \cdot \text{秒}^2 / \text{米}^4] \quad (1-1)$$

在非均质的流体内，按上式计算的结果只能表示流体的平均密度。对于流体中某一点的密度，可表示为：

$$\rho = \frac{dM}{dV} \quad (1-2)$$

式中  $dM$  为流体中某一微小体积所具有的质量；

$dV$  为具有上述微小质量的流体体积。

关于流体重量的大小，通常以重度  $\gamma$  来加以描述。

在均质流体中，所谓重度  $\gamma$  是指单位体积流体所具有的重量，即

$$\gamma = \frac{\text{重量 } G}{\text{体积 } V} [\text{公斤} / \text{米}^3] \quad (1-3)$$

在非均质流体中某点处的重度可表示为

$$\gamma = \frac{dG}{dV} \quad (1-4)$$

密度  $\rho$  和重度  $\gamma$  之间的关系为：

$$\gamma = \rho g \quad (1-5)$$

式中  $g$  为重力加速度。

## 二、流体的压缩性和膨胀性

当作用在流体上的压力增加时，其所占体积就会减小，流体的这种特性称为压缩性。流体的压缩性通常用体积压缩系数  $\beta_p$  或弹性系数  $E_0$  来表示。

压缩系数  $\beta_p$  是表示当温度不变时，压力每升高 1 公斤/厘米<sup>2</sup> 时流体体积的相对变化，即：

$$\beta_p = -\frac{dV}{dP} \left[ \text{厘米}^3/\text{公斤} \right] \quad (1-6)$$

式中  $dP$  为压力的增值；

$V$  为流体原来所占的体积；

$dV$  为流体体积的变化；

$\frac{dV}{V}$  为流体体积的相对变化。

弹性系数  $E_0$  是压缩系数  $\beta_p$  的倒数，即：

$$E_0 = \frac{1}{\beta_p} = \frac{-dP}{dV} \quad (1-7)$$

在表 (1-1) 中列举了当温度为 0 °C 时，不同压力之下水的压缩系数值。

表 1-1 0 °C 时水的压缩系数  $\beta_p$  值

压力(大气压)	5	10	20	40	80
$\beta_p$ (厘米 <sup>2</sup> /公斤)	$0.529 \times 10^{-4}$	$0.527 \times 10^{-4}$	$0.521 \times 10^{-4}$	$0.513 \times 10^{-4}$	$0.505 \times 10^{-4}$

由表上可以看出，压力每升高一个大气压时，水的体积只改变万分之零点五左右。因此在一般情况下（某些压力变化很大的情况除外）可以认为水是不可压缩的。其他液体的情况也与此类似。

此外，当温度变化时，流体改变其体积的特性称为膨胀性。流体的膨胀性通常用温度膨胀系数  $\beta_t$  来表示。

膨胀系数  $\beta_t$  是表示当压力不变时，温度每升高 1 °C 时流体体积的相对变化，即：

$$\beta_t = \frac{dV}{V} \quad (1-8)$$

式中  $dt$  为温度的增值；

$\frac{dV}{V}$  为体积的相对变化。

在表 (1-2) 中列举了在不同温度与压力之下，水的膨胀系数  $\beta_t$  值。

表 1-2 水的膨胀系数  $\beta_t$  值

压力(大气压)	温 度 (°C)				
	1~10	10~20	40~50	60~70	90~100
1	$14 \times 10^{-6}$	$150 \times 10^{-6}$	$422 \times 10^{-6}$	$556 \times 10^{-6}$	$719 \times 10^{-6}$
100	$43 \times 10^{-6}$	$165 \times 10^{-6}$	$422 \times 10^{-6}$	$548 \times 10^{-6}$	$704 \times 10^{-6}$

由表上可以看出，在溫度較低的情况下（ $0^{\circ} \sim 20^{\circ}\text{C}$ ），溫度每升高  $1^{\circ}\text{C}$ ，水的体积最大只改变万分之一点五；在溫度很高的情况下（ $90^{\circ} \sim 100^{\circ}\text{C}$ ），溫度每升高  $1^{\circ}\text{C}$ ，水的体积也只改变万分之七左右。因此在工程实用上，一般可以不考慮水的膨脹性。对于其他液体的情况也是相类似的。

綜合上述，可知在一般情况下，液体的压缩性与膨脹性很小，可以略去不計，因此其密度以及重度也是不变化的，可以看作常数，这种流体我們称之为不可压缩流体。反之，如果当流体的压缩性与膨脹性比較大，其密度与重度不能看成是常数，这样的流体称为可压缩流体。

### 三、流体的粘性

由于分子运动的影响，当流体的各部分之間具有相对运动时，就会产生摩擦切应力来阻止这种相对运动的特性，称之为流体的粘性，或称粘滯性。

关于流体的粘性一般用粘性系数  $\mu$  来加以描述。它是比較复杂的，影响系数  $\mu$  的因素很多，与流体的性质、溫度的高低以及相对速度的大小等很多因素有关。我們在本书第五章将詳細討論。

摩擦阻力是流体粘性的表現形式。而且只有当流体的各部分之間具有相对运动的时候，流体的粘性才会表現出来；如果当流体是靜止的，或者各部分之間沒有相对运动速度的时候，流体的粘性就不会表現出来，也即这时流体内部不会有摩擦阻力存在。这就說明，流体的靜摩擦力是不存在的，这一点流体与固体大不相同。对于靜止的固体，必須作用以足够的力量克服其靜摩擦力以后，它才会开始运动；可是流体却不然，由于它不存在有靜摩擦力，我們只要在靜止流体上稍稍加上一点外力，它就会开始流动，因此我們說流体具有极大的易流动性。

### 四、凝聚力与表面張力

流体中分子間相互作用的結果就产生了凝聚力。凝聚力是內力，且互相平衡。只有在流体的边界上，这种力才表現出来。流体的凝聚力很小，实用上可以忽略不計，认为流体不能抵抗拉伸。水抵抗拉伸的阻力仅为  $3.6 \times 10^{-4}$  公斤/厘米<sup>2</sup>左右。

液体是具有自由表面的。位于自由表面的液体由于分子之間相互作用的結果，因而就产生了表面張力。在液体表面上好像形成了具有独特形状的薄膜，要使其破裂，必須加上某些外力。水在 $20^{\circ}\text{C}$ 时的表面張力为  $7.4 \times 10^{-3}$  公斤/米左右。

由于流体的凝聚力及表面張力都很小，对于水力机械专业范围内所遇到的一些水力現象而言，是沒有什么实际意义的，因而可以忽略不計。

### 五、理想流体和实际流体

綜合上面的討論，我們知道，所有流体都具有质量、重量、粘性，以及压缩性、膨脹性与凝聚力、表面張力等。不过对于液体而言，在一般情况下，后者都是比較小的，因而在实际研究中可以忽略不計，而仅須考慮其质量、重量与粘性。

但是，由于流体的粘性是比較复杂的，影响因素很多。我們对流体进行解析研究的时候，如果要考慮流体的粘性将是极为困难的，甚至无法进行。因此我們引入了一个新的概念，即所謂理想流体的概念。

所謂理想流体是一种假想的不具有粘性的流体。但在自然界中所有实际存在的，是具

有粘性的流体称之为实际流体，或称为粘性流体。

引入理想流体的假設，是为了将我們所研究的对象——流体加以簡化，便于应用解析的研究方法得出最終完善的结果。这样做，对于一些粘性很小，或者相对运动速度很小的流动情况而言，研究結果与实际情况出入不大；而对于一些粘性比較大，或者相对运动速度比較大的流动情况而言，誤差就比較大了。这时就必须通过实验研究的办法将理論分析結果加以修正，以求达到与实际情况相一致。

#### § 1-4 作用在流体上的力

作用在流体上的力大致可以分为三类：

一、內力 所謂內力是指我們所研究的流体体积内，流体质点之間相互的作用力，在流体内部是互相平衡的。例如凝聚力、內摩擦力和表面張力等均属于这一类。

二、表面力 所謂表面力是指作用在我們所研究的流体体积表面上的力，是由与这块流体相接触的其他物体（流体或固体）的作用而产生的。

表面力又可以分为两类：一类是与流体表面相垂直的法向力；一类是与流体表面相切的切向力，切向力即是由于流体粘性所引起的摩擦力，因此对于靜止流体以及理想流体的表面上，是没有切向力存在的，仅仅只有法向力。

三、质量力（或称为体积力） 所謂质量力是指作用在流体内部每一个质点上的力，其大小与流体质量成正比。

质量力可以分为两种：一种是由与我們所研究的流体不相接触的其他物体对所研究的流体每一个质点上的作用力，例如重力。这一类力也有称之为引力的；另一种为由于流体作加速运动或曲線运动所引起的作用于流体每一个质点上的力，这一类力也有称之为慣性力的。例如离心力就属于这一类。

在今后的研究中，我們用单位质量流体所受质量力的大小来表征流体的质量力。并且用  $X$ 、 $Y$ 、 $Z$  来表示单位质量流体所受的质量力在三个座标方向的分力。假設有某一体积为  $V$ 、质量为  $M$  的流体所受的质量力为  $F$ ，則单位质量流体所受的质量力在三个座标方向的分力可分别表示为：

$$\left. \begin{aligned} X &= \frac{F_x}{\rho V} = \frac{F_x}{M} \\ Y &= \frac{F_y}{\rho V} = \frac{F_y}{M} \\ Z &= \frac{F_z}{\rho V} = \frac{F_z}{M} \end{aligned} \right\} \quad (1-9)$$

式中  $F_x$ 、 $F_y$ 、 $F_z$  为质量力  $F$  在三个座标方向的分力。

## 第二章 流体靜力学

流体靜力学的基本問題是研究流体在外力作用下力学靜止平衡时的規律，以及这些規律的实际应用。

應該注意的是在靜止的流体内流体是不显示粘滯性的。所以本章的一切結論不管对理想流体还是粘性流体都是适合的。而且本章討論的流体只限于不可压缩流体 ( $\rho = \text{常数}$ )。

此外，流体作为連續介质。因此本章討論的所有未知函数皆可以认为是空間座标的連續函数。这样可以有利于应用連續函数数学工具。

### § 2-1 流体靜压力及其特性

我們在力平衡状态的流体中取出某一个体积如图 2-1 所示。我們設想用平面  $AB$  将它分割成 I、II 两部分，并取去其中一部分。例如取去上部分 I，那么为了保持 II 的平衡我們就必须加上一个力来代替被切割去的部分 I 对 II 的作用。而且这个力在分割面上是完全按某一定規律分布的。我們現在从分割面  $AB$  上圍繞  $A$  点取出一小块面积  $\Delta S$  来加以研究，設作用在这小块面积  $\Delta S$  上的力为  $\Delta P$ ，我們称  $\Delta P$  为作用在  $\Delta S$  面积上的总流体靜压力。

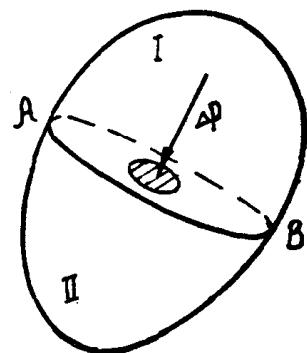


图 2-1

#### (一) 流体靜压力的定量描述

我們划出的面积元素  $\Delta S$ ，被取去的 I 部分流体体积有一个力作用在这小面积  $\Delta S$  上，这个力形成了  $\Delta S$  面上的应力，以  $p$  表示之，而  $\Delta S$  为力  $\Delta P$  的作用面，这里“应力”是指作用于单位面积上的力。

我們称比值

$$\frac{\Delta P}{\Delta S} = p_{cp}$$

为作用在  $\Delta S$  面积上的平均流体靜压力。

当把小面积  $\Delta S$  无限的縮小到点  $A$  时这个比值的极限将表示在点  $A$  处的靜水压力，即

$$p = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta P}{\Delta S} \quad \text{——点 } A \text{ 靜水压力} \quad (2-1)$$

在均质的流体（指同一种流体）中靜水压力是点的座标的連續函数， $p = p(x, y, z)$ ，而且与流体的种类及它的物理性质有关。

#### (二) 流体靜压力的特性

流体靜压力（压应力）的性质与固体应力有着本质的区别。大家知道，固体中应力可以是压应力或拉应力，也可能有垂直的和切向的分应力，并且随作用面在空間的方位（指位置和傾斜度）而变更的，而在平衡的流体中就特別简单。

我們来叙述它的两个特性，并証明其正确性。

1. 流体静压力的方向总是和所研究的面的内法线方向重合

現在用反証法來證明這一特性，因為我們研究問題的前提條件為流體是靜止的，因此我們假設在靜止流體表面上作用一任意方向的力  $P'$  并將它分解為沿外法線方向的  $P_n$  及沿切線方向的  $P_t$  兩個分量（如圖 2-2 所示）。

我們現在靜止流體表面上切向分量  $P_t$  是不可能存在的，因為靜止流體中的靜摩擦力是不存在的。流體完全不能抵抗由於剪切應力所引起的變形，如果有  $P_t$  存在則流體要產生滑動，這就與流體是靜止的前提條件相矛盾。

同時，在靜止流體表面上沿外法線方向的力  $P_n$  也是不可能存在的。因為流體完全不能抵抗由於拉力所引起的變形，如果有  $P_n$  存在則流體必然要運動。這也與流體是靜止的前提條件相矛盾。

既然在靜止流體表面上不可能有外法線方向的及切線方向的力作用，那麼作用在靜止流體表面上的力只可能沿內法線方向，即如圖 2-2  $P$  所示的方向。

2. 靜止流體內任何一點處的流體靜壓力在各個方向都是相等的。也就是說，如果通過  $A$  點（圖 2-3）任意畫出兩個面 1-1 和 2-2，在二個面上分別取微小面積  $\Delta S_1$  和  $\Delta S_2$ ， $A$  點在面積  $\Delta S_1$  和  $\Delta S_2$  上，那麼作用在這兩個微面積上的流體靜壓力（ $p_1$  和  $p_2$ ）的數值是相等的，即

$$|p_1| = |p_2|.$$

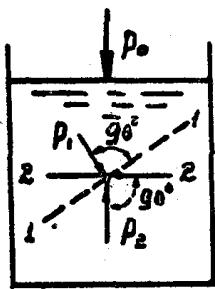


图 2-3

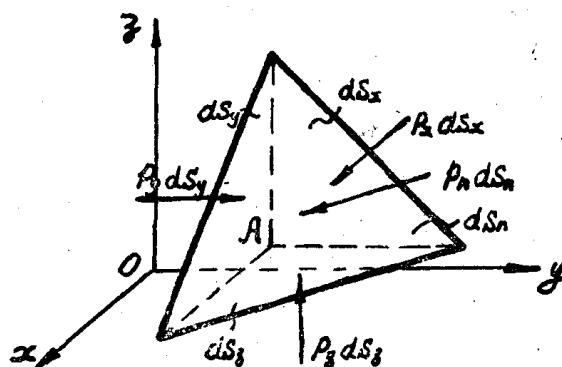


图 2-4

為了證明這一關係我們在圖 2-3 所示的靜止流體內圍繞  $A$  點取出一無限小的四面體，使他通過點  $A$  的三個棱分別平行於座標系  $oxyz$  的三個軸，設他的邊長分別是  $dx$ ,  $dy$ ,  $dz$ （圖 2-4）。

對靜止流體其內摩擦力是不存在的，作用在四面體上的力只有表面力和質量力兩類：設作用在斜面上的表面力為  $p_n dS_n$ ；作用在與座標平面平行的其他三個面上的表面力分別為  $p_x dS_x$ ,  $p_y dS_y$ ,  $p_z dS_z$ 。根據流體靜壓力的第一個特性，這些力都是沿各自作用面的內法線的方向，作用在這四面體上的質量力設為  $F(x, y, z)$ 。

因為該四面體是平衡的，那麼作用在這四面體上的所有外力在各個座標方向的投影之和必皆為零，即可以寫出在各個座標方向的力學平衡方程式：

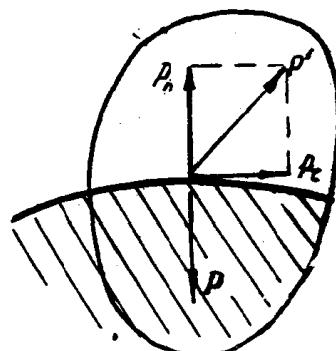


图 2-2

在  $x$  軸方向上有  $\sum X_i = 0$ ,  $X_i$  为在  $x$  軸方向上的各作用力。即

$$p_x dS_x - p_n dS_n \cos(\hat{n}, \hat{x}) + X\rho dV = 0 \quad (2-2)$$

式中  $\rho$  为流体的密度;  $dS_x = \frac{1}{2} dy dz$ ;

$$dS_n \cos(\hat{n}, \hat{x}) = dS_x = \frac{1}{2} dy dz;$$

$$dV = \frac{1}{6} dx \cdot dy \cdot dz \text{——为小四面体之体积。}$$

将上面各式代入 (2-2) 之后得到

$$p_x \frac{1}{2} dy dz - p_n \frac{1}{2} dy dz + X\rho \cdot \frac{1}{6} dx dy dz = 0$$

化简, 消去  $\frac{1}{2} dy dz$  可得出:

$$p_x - p_n + \frac{1}{3} X\rho dV = 0$$

若使小四面体无限缩小到点  $A$ , 则  $dx$  趋近于零, 于是得

$$p_x - p_n = 0, \text{ 或 } p_x = p_n,$$

表示在点  $A$  无论是在  $x$  轴方向还是法线  $n$  方向的流体静压力值是相等的。

同理可得出

$$p_y = p_n, \quad p_z = p_n$$

由此可知

$$p_x = p_y = p_z = p_n \quad (2-3)$$

这就证明了, 在力平衡的流体内任一点处的流体静压力值沿各个方向都是相同的。这就是流体静压力与其作用面的方向无关性。

由这一特性可知, 决定在某一点的压力有一个数值就够了。据前所论, 很明显压力  $p$  就表示作用在单位面积上的力。

## § 2-2 流体平衡的微分方程式、等压面、质量力的势

本节来讨论流体处于静止平衡时它所受的力应满足的条件。

在充满空间的静止流体中划出一个无限小的平行六面体 (图2-5), 使六面体顶点  $A$  与坐标系  $oxyz$  的原点相重合, 而其各边之长为  $dx$ ,  $dy$  和  $dz$  分别与各坐标轴相重合。

使  $A$  点的静水压力为  $P$ , 按照上节中所讲的理由可以认为, 在与  $yz$  坐标面相重合的微小面上各点中其静水压力也等于  $P$ 。

记住静水压力是坐标的连续函数:  $p = p(x, y, z)$  如我们将函数  $p$  按泰勒级数展开并取该级数之前两项, 我们就能够写出与  $yz$  坐标面平行的六面体的另一面上各点的压力表示式:

$$p + \frac{\partial p}{\partial x} dx \dots \dots \quad (2-4)$$

要注意偏导数  $\frac{\partial p}{\partial x}$  本身表示在空间里压力沿  $x$  轴方向的单位长度上的变化。 $\frac{\partial p}{\partial x}$  之值

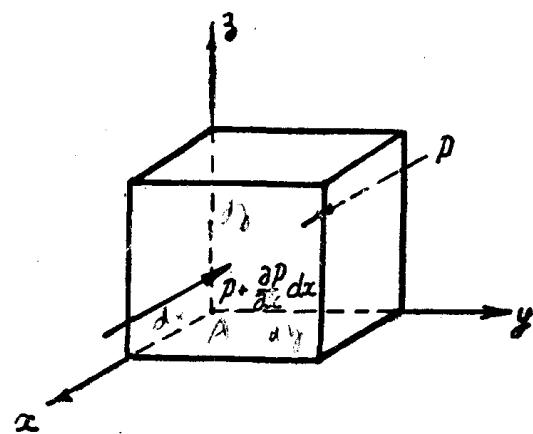


图 2-5

称做該点（点A）在x轴上（或沿x轴）的“压力梯度”。必須注意到任何数量的梯度是具有一种方向的矢量，其方向平行于在导数分母中指出的軸向。

显然，压力梯度 $\frac{\partial p}{\partial x}$ 与梯度方向一致的长度 $dx$ 的乘积 $\frac{\partial p}{\partial x}dx$ 等于这长度上的压力的全部变化（增量）。

这样，利用压力梯度的概念，就是不記住函数 $p$ 的展开式，也可以写出上述的压力表示式（2-4）。

同时可以写出作用在平行六面体其余面上的压力表示式。

記住充滿在平行六面体的流体处在平衡状态，我們写出作用在这流体上的所有的力（表面力和质量力）在X轴上的投影之和为零的条件

$$p \cdot dydz - \left( p + \frac{\partial p}{\partial x} dx \right) dydz + X\rho dxdydz = 0$$

将这方程之各項除以这平行六面体的流体质量 $\rho dxdydz$ ，即将各項变为对单位质量而言，則我們得：

$$\left. \begin{aligned} X - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} &= 0 \\ Y - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} &= 0 \\ Z - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (2-5)$$

依同理可得y和z軸方向的

上式称为流体平衡微分方程式。它表明，在流体的平衡状态下作用在流体上的质量力与对应的表面力所平衡，利用流体平衡方程式可以解决流体静力学中的基本問題。如当已知质量力求流体内压力的分布或求流体在平衡状态下的自由表面的形状等。

从流体平衡微分方程式可見：流体并非对任何作用于其上的质量力均可达平衡，而是仅对滿足一定条件的质量力才可达到平衡，为此我們将微分方程式中各式分別乘以 $dx$ ， $dy$ ， $dz$ ，然后相加起来。这样我們就得到：

$$\rho(Xdx + Ydy + Zdz) = \frac{\partial p}{\partial x}dx + \frac{\partial p}{\partial y}dy + \frac{\partial p}{\partial z}dz \quad (2-6)$$

由于 $p = p(x, y, z)$ ，所以方程式（2-6）右边是压力 $p$ 的全微分：

$$dp = \frac{\partial p}{\partial x}dx + \frac{\partial p}{\partial y}dy + \frac{\partial p}{\partial z}dz \quad (2-7)$$

則（2-6）式化为：

$$dp = \rho(Xdx + Ydy + Zdz) \quad (2-8)$$

假如流体是不可压缩的，即 $\rho = \text{常数}$ 。則（2-8）式的左边既然是压力的全微分，那么右边也一定是某个函数 $U(x, y, z)$ 的全微分，否则該式不可能恒等。即有

$$dp = \rho dU = \rho \left( \frac{\partial U}{\partial x}dx + \frac{\partial U}{\partial y}dy + \frac{\partial U}{\partial z}dz \right) \quad (2-9)$$

与（2-8）式比較得

$$X = \frac{\partial U}{\partial x}; \quad Y = \frac{\partial U}{\partial y}; \quad Z = \frac{\partial U}{\partial z} \quad (2-10)$$

显然，这个函数 $U(x, y, z)$ 对各个座标方向的偏导数正好等于作用在单位平衡质量流体上的质量力在該座标方向上的投影。我們称这种函数为势函数。满足这种条件的力

称做有势的力。由上述討論可知：只有在有势的质量力的作用之下不可压缩流体才能处于力学平衡状态。

在大自然中的力，如重力，惯性力等都是有势的力。已知这些力在各个座标方向的分量就可以用积分方法求出其势函数。所以在重力，惯性力等作用下的流体都能处于力学平衡状态。

现在来研究所謂等压面的概念，流体中静压力相等之各点所組成的面称为等压面。显然，在等面上  $p = \text{常数}$ ，亦即  $dP = 0$ 。

前面已得出静止液体平衡的条件是

$$dP = \rho dU$$

故在等面上有

$$dU = 0 \quad \text{即 } U(x, y, z) = \text{常数}$$

由此可見，在等面上力的势函数值必等于常数，而势函数值等于常数的面称为等势面，所以在静止流体中等压面必与等势面相重合。

等压面的重要特性是：作用在静止流体中任一点的质量力垂直于通过该点的等压面。这一特性可以証明如下：

設在等面上任取一微分綫段  $dl$ ， $dl$  在各座标方向的投影分别为  $dx, dy, dz$ ，則质量力沿  $dl$  所作的功为：

$$X dx + Y dy + Z dz$$

由等面上的条件  $dU = 0$ ，并注意到 (2-9) 式則有

$$X dx + Y dy + Z dz = 0 \quad (2-11)$$

此式表明，质量力沿  $dl$  线段所做的功等于零。这只有当质量力垂直于  $dl$  线段时才有可能，而  $dl$  是在等面上的，故质量力是垂直于等压面的。

等压面的例子如大气与湖水自由表面（两种不同流体的分界面），在这自由表面的所有各点上压力等于大气压力。

由于此种原因同时也由于每个等压面都可能广义的了解为流体的自由表面，只要是在其上面有相应的气体压力，所以等压面有时称为水准面。

等压面这一特性，可以用来解决某些問題。如等压面在空间中的位置就确定了质量力的方向，相反地，质量力場也确定了等压面在空间中的位置。

比如，静止液体（例如湖水面）的自由表面是一水平面。因为这种液体只在重力作用下，显然，与重力場垂直的面将是一些水平面，这些水平面就是不同的等压面。

再来討論一下，两种不相混的流体，它們为了保持力学平衡，不同流体的分隔面一定要是一个等压面。

为了証明这一点，我們取直线位于两种流体的分隔面上，設一种流体，例如直线下面的流体的密度为  $\rho_1$ ，而另一种在上面的流体的密度为  $\rho_2$ 。在分隔面上取两个无限接近的点 1 和 2。設在这两点上的压力差分别是  $dP_1$  和  $dP_2$ ，势函数值差为  $dU_1$  和  $dU_2$ 。但是在这分隔面上，对于这两种流体，其压力差和势函数值差都應該是相等的，否则不会平衡的。即有

$$dP_1 = dP_2 \quad \text{和} \quad dU_1 = dU_2 = dU$$

注意到 (2-9) 式，得出

$$\rho_1 dU = \rho_2 dU \quad (2-12)$$

因为  $\rho_1 \neq \rho_2 \neq 0$ ，故 (2-12) 式成立，只有当  $dU = 0$  时才有可能。这就表明，分隔面将是一等势面。因此，它也是一等压面。

两种不相混的流体处于力学平衡时，只有当密度大的流体在下面时平衡才是稳定的，否则平衡是不稳定的。此时稍加力平衡就会破坏。

### § 2-3 重力流体的平衡、流体静力学基本方程式、巴斯噶原理及其应用

我們現在来研究一种特殊的情形，即作用在液体上的有表面力和只有一种质量力——重力。在流体力学中，当作用于流体上的只有质量力中的重力时，該流体称为重力流体，从这定义很清楚地看出，流体力学中的名詞“重力流体”与所謂“重水”是没有一点相同之处的（重水是以略大的比重区别于普通的水）。

假定在  $x, y, z$  座标系中（ $Z$  軸鉛直向上）我們有靜止重力流体的某一体积如图 2-6 所示。从上节中我們所研究过的例題中知道，靜止重力流体的自由面須垂直于质量力（重力）的方向，故为水平面。設被研究的靜止流体的水平自由面与  $xy$  座标面重合。我們知道，当流体平衡时等式 (2-9) 可以成立：

$$dp = \rho dU$$

上式可以写成展开式：

$$dp = \rho(Xdx + Ydy + Zdz) \quad (2-8)$$

显然对于重力流体來說：

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

式中  $g$  代表重力加速度。把单位质量力各个分量值代入方程式 (2-8) 中，得出：

$$dp = -\rho g dz = -\gamma dz \quad (2-13)$$

积分 (2-13) 式，得

$$p = -\gamma z + C \quad (2-14)$$

如将方向向上的  $z$  軸，改換之为方向向下的  $h$  軸，今后的討論中会有更多的方便。即是由  $h$  代表該点流体自由表面以下的深度（称之淹深），可将 (2-14) 方程式中的  $z$  换之以  $-h$ ，得到如下形式：

$$p = \gamma h + C \quad (2-15)$$

式中  $C$  为积分常数。当知道自由表面上压力  $p_0$  的值时，該常数就可确定。即当  $h = 0$  时  $p = p_0$  是已知的。如代入方程式 (2-15) 中得出：

$$p_0 = C \quad (2-16)$$

(2-16) 式代入方程式 (2-15) 中，得出在靜止重力流体内任何一点处的靜水压力一般公式：

$$p = p_0 + \gamma h \quad (2-17)$$

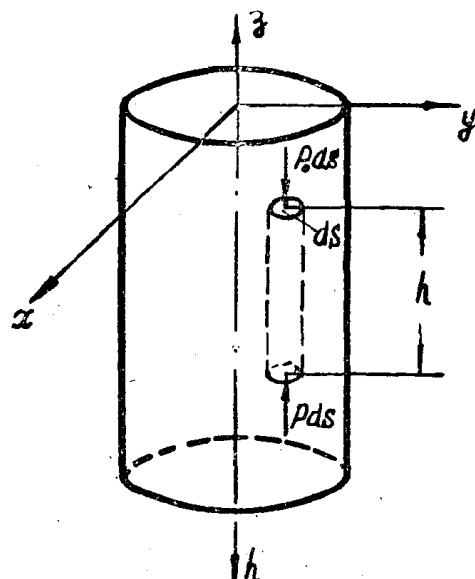


图 2-6