

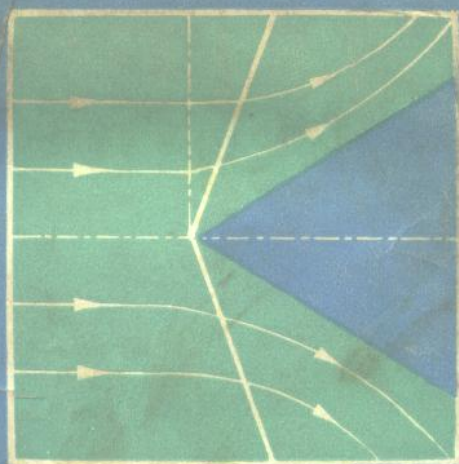
[苏] Л. Л. 朗道 E. M. 栗弗席茨 著

流体力学

上册

孔祥言 徐燕侯 庄礼贤 译

童秉纲 校



高等教育出版社

流 体 力 学

上 册

[苏] Л. Д. 朗道 E. M. 栗弗席茨 著
孔祥言 徐燕侯 庄礼贤 译
童秉纲 校

高等教育出版社

本书是朗道(Л. Д. Ландау)和栗弗席茨(Е. М. Лифшиц)所著《理论物理学教程》丛书第六卷,它的前身是苏联国家技术理论书籍出版社(ГОСТЕХИЗДАТ)1954年出版的作者所著《连续介质力学》的第一部分《流体动力学》,全书(包括第二部分《弹性理论》)曾由彭旭麟同志分三册译出,由人民教育出版社1958年8月出版。现由中国科技大学近代力学系孔祥言、徐燕侯、庄礼贤同志根据派伽蒙出版公司(Pergamon Press)1975年英文版《Fluid Mechanics》(作者在英文版中,除增写了最后一章外,还添加了一些注释和例题,正文也作了某些补充和修改。)重新译出,经童秉纲教授校阅,分上下两册出版。

本书上册包括七章:理想流体、粘性流体、湍流、边界层、流体中的导热、扩散及表面现象。下册为声音、激波、气体的一维流动、间断面的相交、气体的二维流动、绕有限物体的流动、燃烧的流体动力学、相对论流体动力学、超流体动力学、流体动力学中的涨落等十章。

本书可供高等学校物理系、力学系教师、研究生、大学生及其他有关科研教学人员参考。

流 体 力 学

上 册

[苏] Л. Д. 朗道 Е. М. 栗弗席茨 著

孔祥言 徐燕侯 庄礼贤 译

童秉纲 校

*

高等教育出版社出版

新华书店北京发行所发行

北 京 印 刷 三 厂 印 装

*

开本 850×1168 1/32 印张 9.875 字数 234,000

1983年4月第1版 1984年7月第1次印刷

印数 00,001—11,000

书号 13010·0881 定价 1.50 元

中 译 本 序

流体力学，作为力学的一门分支学科，它既有理论物理的一面，又有应用数学的一面。但通常流体力学教程，多侧重数学的推理，稍欠物理的剖析。名著巨作，不乏其例。究其原因，大抵由于当时教材编写，多从应用数学角度出发之故。唯独朗道此书，由于它是作为理论物理教程的一部分编写的，既着重物理观点的阐述，也不放弃数学严格的要求。确属难能可贵、凤毛麟角之作。和兰姆、柯钦等著述，配合参考，互补短长，大师巨匠，各抒灼见，当能相得益彰。中国科技大学近代力学系孔祥言、徐燕侯、庄礼贤老师中译既成，付梓在即，聊志数言，以为之序。

谈镐生于北京中国科学院

一九八二年九月二十日

英文版序

本书论述流体力学，即液体和气体运动的理论。

本书是把流体力学作为理论物理的一个分支来阐述的，这基本上决定了本书的性质，因而它与流体力学的其它教科书大不相同。我们力求尽可能充分地描述所有物理上有兴趣的问题，为了做到这点，我们尽可能对这些现象及其相互关系给出最清晰的图象。因此，我们既不讨论流体力学中的近似计算方法，也不讨论缺乏物理意义的经验理论。另一方面，本书叙述了以下一些通常在流体力学教科书中找不到的课题：流体中的传热和扩散理论、声学、燃烧理论、超流体动力学和相对论流体动力学。

自上次俄文版发行以来的几年中，像流体力学这样得到非常广泛研究的领域，必然会出现一些新的重要成果。遗憾的是，我们因为忙于其它工作，不能把这些成果写进英文版，只是新增添了一章：关于流体动力学中涨落的一般理论。

萨克斯(J. B. Sykes)博士和雷德(W. H. Reid)博士出色地翻译了本书；而派伽蒙出版公司准备按我们的意愿安排有关出版事宜，对此，我们表示真诚的谢意。

Л. Д. 朗道 E. M. 栗弗席茨

于莫斯科 1959

符 号

ρ 密度

p 压力

T 温度

s 单位质量的熵

e 单位质量的内能

$w = \varepsilon + p/\rho$ 热函数(以后译文中译作“焓”)

$\gamma = c_p/c_v$ 定压比热和定容比热的比值

η 动力粘性系数

$\nu = \eta/\rho$ 运动粘性系数

κ 导热系数

$\chi = \kappa/\rho c_p$ 导温系数

R 雷诺数

c 声速

M 流体速度和声速的比值

上册目录

中译本序	i
英文版序	ii
符号	iii
第一章 理想流体	1
§ 1 连续方程	1
§ 2 欧拉方程	3
§ 3 流体静力学	7
§ 4 不发生对流的条件	9
§ 5 伯努利方程	11
§ 6 能量通量	13
§ 7 动量通量	15
§ 8 环量守恒	17
§ 9 势流	19
§ 10 不可压缩流体	25
§ 11 有势绕流的阻力	38
§ 12 重力波	46
§ 13 重力长波	53
§ 14 不可压缩流体内部的波	55
第二章 粘性流体	59
§ 15 粘性流体的运动方程	59
§ 16 不可压缩流体中的能量耗散	66
§ 17 管道中的流动	69
§ 18 两个旋转圆柱面之间的流动	74
§ 19 相似律	76
§ 20 斯托克斯公式	78
§ 21 层流尾迹	88
§ 22 悬浮流体的粘性	95

§ 23	粘性流体运动方程的精确解	98
§ 24	粘性流体中的振动运动	108
§ 25	重力波的阻尼	120
第三章	湍流	124
§ 26	定常流动的稳定性	124
§ 27	湍流的发生	126
§ 28	旋转圆柱面之间流动的稳定性	131
§ 29	管道中流动的稳定性	136
§ 30	切向间断的不稳定性	140
§ 31	完全发展的湍流	143
§ 32	局部湍流	147
§ 33	速度关联	152
§ 34	湍流区域和分离现象	158
§ 35	湍流射流	160
§ 36	湍流尾迹	167
§ 37	儒可夫斯基定理	169
§ 38	各向同性湍流	173
第四章	边界层	179
§ 39	层流边界层	179
§ 40	分离线附近的流动	186
§ 41	层流边界层内流动的稳定性	194
§ 42	对数型速度剖面	198
§ 43	圆管中的湍流流动	203
§ 44	湍流边界层	206
§ 45	失阻	210
§ 46	绕流线型物体的流动	214
§ 47	诱导阻力	217
§ 48	薄翼的升力	223
第五章	流体中的导热	228
§ 49	传热的普遍方程	228
§ 50	不可压缩流体中的导热	234

§ 51	无限大介质中的导热	239
§ 52	有限介质中的导热	244
§ 53	传热的相似律	251
§ 54	边界层内的传热	254
§ 55	运动流体中物体的加热	260
§ 56	自由对流	264
第六章	扩散	274
§ 57	混合流体的流体动力学方程	274
§ 58	传质系数和热扩散系数	278
§ 59	流体中悬浮粒子的扩散	284
第七章	表面现象	288
§ 60	拉普拉斯公式	288
§ 61	表面张力波	297
§ 62	吸附膜对液体运动的影响	302

第一章 理想流体

§ 1. 连续方程

流体动力学研究流体(液体和气体)的运动。因为流体动力学中考察的现象是宏观的, 所以把流体看作连续介质。这意味着对流体中的任何小体元, 总是假定它大得仍然包含非常大量的分子。因此, 当我们谈到无限小体元时, 总是指“物理上”的无限小, 也就是说, 它与所讨论的物体体积相比很小, 而与分子间距离相比却很大。对**流体质点**和**流体中的点**这些术语, 都应作类似的理解。例如, 当我们谈到某流体质点的位移时, 我们不是指某一个别分子的位移, 而是指包含有许多分子的体元的位移, 虽然后者仍旧作为一个点来处理。

可以用一些函数来对运动流体的状态作数学描述。这些函数给出流体的速度分布 $\mathbf{v} = \mathbf{v}(x, y, z, t)$ 和流体中任何两个热力学量的分布, 例如压力 $p(x, y, z, t)$ 和密度 $\rho(x, y, z, t)$ 。如所周知, 只要给定任意两个热力学量的值, 同时给定状态方程, 所有的热力学量都可由此确定; 因此, 如果我们给定了五个量, 即速度 $\mathbf{v}$ 的三个分量、压力 p 和密度 ρ , 则运动流体的状态就完全确定了。

一般来说, 所有这些量都是坐标 x, y, z 和时间 t 的函数。应当强调指出, $\mathbf{v}(x, y, z, t)$ 是在给定时间 t 和空间给定点 (x, y, z) 上的流体速度, 也就是说, 它是属于空间固定点的, 而不是属于流体中特定质点的; 后者在时间过程中要经常改变其空间位置。这一说明同样适用于 ρ 和 p 。

现在来推导流体动力学的基本方程组, 我们从表示物质守恒

的方程开始。考虑空间的某个体积 V_0 ，该体积中流体的质量是 $\int \rho dV$ ，其中 ρ 是流体密度，积分遍及整个体积 V_0 。单位时间内流过体积界面面元 df 的流体质量是 $\rho \mathbf{v} \cdot d\mathbf{f}$ ；矢量 $d\mathbf{f}$ 的大小等于面元的面积，方向则沿面元的法线方向。按照惯例，我们取 $d\mathbf{f}$ 沿外法向。于是，如果流体流出该体积，则 $\rho \mathbf{v} \cdot d\mathbf{f}$ 为正；如果流进该体积，则为负。所以，单位时间内流出体积 V_0 的流体总质量是

$$\oint \rho \mathbf{v} \cdot d\mathbf{f},$$

其中，积分取在包围该体积的整个封闭曲面上。

其次，单位时间内体积 V_0 中减少的流体质量可以写成

$$-\frac{\partial}{\partial t} \int \rho dV.$$

使上面两个式子相等，得

$$\frac{\partial}{\partial t} \int \rho dV = - \oint \rho \mathbf{v} \cdot d\mathbf{f}. \quad (1.1)$$

利用格林公式，可以将曲面积分变换为体积分：

$$\oint \rho \mathbf{v} \cdot d\mathbf{f} = \int \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) dV.$$

于是

$$\int \left[\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) \right] dV = 0.$$

因为这个方程必须对任何体积都成立，所以被积函数必须为零，即

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) = 0. \quad (1.2)$$

这就是连续方程。把表达式 $\nabla \cdot (\rho \mathbf{v})$ 展开，我们也可以将 (1.2) 式写为

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho \nabla \cdot \mathbf{v} + \mathbf{v} \cdot \nabla \rho = 0. \quad (1.3)$$

矢量

$$\mathbf{j} = \rho \mathbf{v}$$

称为质量通量密度, 它的方向就是流体运动的方向, 而它的大小等于单位时间内流过与速度垂直的单位面积的流体质量.

§ 2. 欧拉方程

我们考虑流体中的某个体积, 作用在这个体积上的合力等于压力的积分:

$$-\oint p df,$$

其积分域为该体积的界面. 将它变为体积分, 有

$$-\oint p df = -\int \nabla p dV.$$

由此得知, 任何体元 dV 周围的流体作用在该体元上的力为 $-dV \nabla p$. 换言之, 可以说有等于 $-\nabla p$ 的力作用在单位体积的流体上.

现在, 我们使作用力 $-\nabla p$ 等于单位体积的质量 (ρ) 与加速度 $d\mathbf{v}/dt$ 的乘积, 就可以写出流体体元的运动方程

$$\rho \frac{d\mathbf{v}}{dt} = -\nabla p. \quad (2.1)$$

这里出现的导数 $d\mathbf{v}/dt$, 并不是空间固定点上流体速度的变化率, 而是一个给定的流体质点当它在空间中运动时的速度变化率. 但这个导数应当用在空间固定点上给定的量来表示. 为此, 应当提及, 一个给定流体质点在时间间隔 dt 中的速度变化 $d\mathbf{v}$ 由两部分组成, 就是空间一固定点上的速度经过时间 dt 后的变化和相距为 $d\mathbf{r}$ 的两点 (在同一瞬时) 的速度差, 其中, $d\mathbf{r}$ 是给定流体质点经过时间 dt 所移动的距离. 第一部分为 $(\partial \mathbf{v} / \partial t) dt$, 这里的偏导数 $\partial \mathbf{v} / \partial t$ 是对不变的 x, y, z , 即在空间给定点上取的. 第二部分是

$$dx \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial x} + dy \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial y} + dz \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial z} = (d\mathbf{r} \cdot \nabla) \mathbf{v}.$$

于是,

$$d\mathbf{v} = \left(\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} \right) dt + (d\mathbf{r} \cdot \nabla) \mathbf{v},$$

或者, 两边同除以 dt , 有

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v}. \quad (2.2)$$

将它代入(2.1)式, 我们得到

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = -\frac{1}{\rho} \nabla p. \quad (2.3)$$

这就是所要求的流体运动方程, 它是由欧拉在 1755 年首先得到的, 称为欧拉方程, 是流体动力学基本方程之一。

如果流体处于重力场中, 则有附加力 $\rho \mathbf{g}$ 作用在任何一个单位体积上, 其中 $\mathbf{g}$ 是重力加速度. 这个力必须加在方程(2.1)的右边. 这样, 方程(2.3)就取下列形式

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \mathbf{g}. \quad (2.4)$$

在推导运动方程时, 我们没有考虑能量耗散过程. 在运动流体中, 由于流体的内摩擦(粘性)和流体不同部分之间的热交换, 会发生这种过程. 所以, 本章的这一节以及以后各节的全部讨论, 只适用于导热和粘性都不起重要作用的流体运动, 这种流体称为理想流体.

流体各部分之间(当然, 还包括流体和相邻物体之间)没有热交换, 这意味着整个流体中发生的运动都是绝热的. 因此, 理想流体的运动必须假设为绝热的.

在绝热运动中, 当任何质点在空间改变其位置时, 它的熵保持不变. 单位质量的熵记为 s , 我们可以将绝热运动条件表示为

$$\frac{ds}{dt}=0, \quad (2.5)$$

这里和(2.1)式一样, 对时间的全导数表示一个给定流体质点在运动中的熵变化率. 这一条件也可以写为

$$\sqrt{\frac{\partial s}{\partial t}} + \mathbf{v} \cdot \nabla s = 0. \quad (2.6)$$

这是描述理想流体绝热运动的普遍方程. 应用(1.2)式, 我们可以把它写成熵的“连续方程”:

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho s) + \nabla \cdot (\rho s \mathbf{v}) = 0, \quad (2.7)$$

乘积 $\rho s \mathbf{v}$ 为“熵通量密度”.

必须记住, 绝热方程通常取一种更简单的形式. 如果像经常遇到的那样, 在某个初始时刻流体整个体积中的熵为一常数, 则在所有时刻, 并且对于任何后续运动, 熵将到处保持为同一常数. 在这种情况下, 我们就可以将绝热方程简单地写为

$$s = \text{常数}. \quad (2.8)$$

后面, 我们将经常这样用. 这样一种运动称为等熵运动.

我们可以利用等熵运动这一事实, 把运动方程(2.3)写成稍许不同的形式. 为此, 我们运用熟悉的热力学关系

$$dw = T ds + V dp,$$

其中 w 是单位质量流体的焓, $V = 1/\rho$ 是比容, T 是温度. 因为 $s = \text{常数}$, 就有

$$dw = V dp = \frac{dp}{\rho},$$

从而,

$$\frac{\nabla p}{\rho} = \nabla w.$$

因此, 方程(2.3)可以写成如下形式

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = -\nabla w. \quad (2.9)$$

还应提及欧拉方程的另一种形式，其中仅仅包含速度。应用矢量分析中的熟知公式

$$\frac{1}{2} \nabla v^2 = \mathbf{v} \times (\nabla \times \mathbf{v}) + (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v},$$

可以把(2.9)式写成

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \frac{1}{2} \nabla v^2 - \mathbf{v} \times (\nabla \times \mathbf{v}) = -\nabla w. \quad (2.10)$$

如果在方程两边取旋度，就得到

$$\frac{\partial}{\partial t} (\nabla \times \mathbf{v}) = \nabla \times [\mathbf{v} \times (\nabla \times \mathbf{v})], \quad (2.11)$$

上式仅仅包含速度。

有了运动方程，还需补充列出在流体界面上必须满足的边界条件。对于理想流体，边界条件显然指流体不能穿透固体表面。这意味着，如果界面处于静止，垂直于界面的流体速度分量必须为零，即

$$v_n = 0. \quad (2.12)$$

在运动界面的一般情形下， v_n 必须等于界面速度的相应分量。

在两种互不混合的流体之间的边界上，边界条件为两种流体的压力和垂直于分界面的速度分量必须相同，并且每个垂直速度分量都必须等于界面速度的相应分量。

正如在§1的开头就说过的，运动流体的状态被五个量——速度 $\mathbf{v}$ 的三个分量，以及，譬如说，压力 p 和密度 ρ ——确定。因此，流体动力学完备方程组的方程数必须是五个。对于理想流体，这些方程就是欧拉方程、连续方程和绝热方程。

问 题

写出关于变数 α, t 的理想流体一维运动方程，其中 α (称为拉格朗日变

量^①是流体质点在某一时刻 $t=t_0$ 的 x 坐标。

解：在这些变数下，任一质点在任何时刻的 x 坐标可看作 t 和它的初始时刻坐标 a 的函数： $x=x(a, t)$ 。于是，在流体元的运动过程中，质量守恒条件（连续方程）可写为 $\rho dx = \rho_0 da$ ，或者

$$\rho \left(\frac{\partial x}{\partial a} \right)_t = \rho_0,$$

$\rho_0(a)$ 是给定的初始密度分布。根据定义，流体质点的速度是 $v = (\partial x / \partial t)_a$ ，而导数 $(\partial v / \partial t)_a$ 给出质点在运动过程中的速度变化率。欧拉方程变为

$$\left(\frac{\partial v}{\partial t} \right)_a = -\frac{1}{\rho_0} \left(\frac{\partial p}{\partial a} \right)_t,$$

绝热方程则是

$$\left(\frac{\partial s}{\partial t} \right)_a = 0.$$

§ 3. 流体静力学

对于均匀重力场中的静止流体，欧拉方程(2.4)的形式为

$$\nabla p = \rho g, \quad (3.1)$$

这个方程描述了流体的力学平衡。（如果不存在外力，平衡方程就是 $\nabla p = 0$ ，即 $p = \text{常数}$ ；流体中每一点的压力相同。）

如果可以假设流体的密度在整个体积中不变，也就是说，如果在外力作用下流体没有显著压缩，方程(3.1)就能直接积分。取 z 轴垂直向上，我们有

$$\frac{\partial p}{\partial x} = \frac{\partial p}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial p}{\partial z} = -\rho g.$$

因此

$$p = -\rho g z + \text{常数}.$$

如果静止流体在高度 h 上有一自由面，在自由面的每一点上作用

① 必须说明，虽然这些变量通常称为拉格朗日变量，但是，欧拉在得出方程(2.3)的同时，已第一次得出这些变量下的运动方程。

相同的外压力 p_0 ，则该自由面必为水平平面 $z=h$ 。根据 $z=h$ 时 $p=p_0$ 的条件，我们求得常数为 $p_0 + \rho gh$ ，所以

$$p = p_0 + \rho g(h - z). \quad (3.2)$$

对于非常大的液体团以及对于气体，密度 ρ 一般不能假定为常数；这一点特别适用于气体（例如大气）。让我们假设流体不仅处于力学平衡而且也处于热平衡，于是，各点上的温度都相同。方程(3.1)可按下列步骤积分。利用熟知的热力学关系

$$d\Phi = -sdT + Vdp,$$

其中， Φ 是单位质量流体的热力学势。当温度不变时，

$$d\Phi = Vdp = \frac{dp}{\rho}.$$

由此看出，在这种情况下表达式 $\nabla p / \rho$ 可以写成 $\nabla \Phi$ ，从而平衡方程(3.1)有下列形式：

$$\nabla \Phi = \mathbf{g}.$$

当 $\mathbf{g}$ 是沿负 z 轴方向的一个常矢量时，我们有

$$\mathbf{g} \equiv -\nabla(gz).$$

于是

$$\nabla(\Phi + gz) = 0,$$

由此，我们得出在整个流体中有

$$\Phi + gz = \text{常数}; \quad (3.3)$$

gz 是单位质量流体在重力场中的势能。由统计物理可知，条件(3.3)即为处于外力场中的体系达到热力学平衡的条件。

这里，我们可以指出方程(3.1)的另一个简单结论。如果流体（如大气）在重力场中处于力学平衡，它的压力可以仅为高度 z 的函数（因为，如果同一高度不同点上的压力不同，则将引起运动）。于是，从(3.1)式得出密度

$$\rho = -\frac{1}{g} \frac{dp}{dz} \quad (3.4)$$