

高等学校教学用书



連續介質力学

第二册

Л. Д. 朗道 E. M. 栗弗席茲著

人民教育出版社

物理学丛书

連續介質力学

第二版

法蘭西共和國 科學院院士

人民教育出版社

高等学校教学用书



連續介質力学

第二册

Л. Д. 朗道 E. M. 栗弗席兹著
彭 旭 麟 譯

人民教育出版社

本书是根据苏联国家技术理论书籍出版社 (Гостехиздат) 出版的朗道 (Л. Д. Ландау)、栗弗席兹 (Е. М. Лифшиц) 著“連續介質力学” (Механика сплошных сред) 一书 1954 年翻譯出的, 可作为高等学校教学参考书。

原书内容包括流体动力学 (共 16 章) 及彈性理論 (共 4 章) 两部分, 中文譯本暫分三册出版, 本册是第二册, 包括流体动力学部分的后 9 章。

連續介質力学 第二册

Л. Д. 朗道, Е. М. 栗弗席兹著

彭旭麟譯

人民教育出版社出版 高等學校教材編輯部
北京宣武門內承恩寺 7 号
(北京市市刊出版業營業許可証出字第 2 号)

上海市印刷四厂印刷
新华书店上海发行所发行
各地新华书店經售

統一書号 13010·756 开本 850×1168 1/32 印張 11 8/16
字數 281,000 印數 1—3,000 定价 (4) 1.10
1960 年 5 月第 1 版 1960 年 5 月上海第 1 次印刷

第二册 目录

第八章 声音

§ 63. 声波.....	318	§ 71. 波动方程的一般解.....	350
§ 64. 声波的能量和冲量.....	320	§ 72. 侧面波.....	353
§ 65. 声波的反射和折射.....	326	§ 73. 声的辐射.....	360
§ 66. 几何声学.....	329	§ 74. 互易原理.....	373
§ 67. 声在运动介质中的传播.....	334	§ 75. 声音沿导管的传播.....	377
§ 68. 固有振动.....	339	§ 76. 声的散射.....	381
§ 69. 球面波.....	343	§ 77. 声的吸收.....	386
§ 70. 柱面波.....	347	§ 78. 第二粘滞率.....	394

第九章 駭波

§ 79. 可壓縮气流中扰动的传播.....	401	§ 84. 駭波中量变的方向.....	421
§ 80. 可壓縮气体的定常流.....	405	§ 85. 理想气体中的駭波.....	427
§ 81. 間断面.....	411	§ 86. 斜駭波.....	432
§ 82. 駭波絕热綫.....	414	§ 87. 駭波的寬度.....	437
§ 83. 弱駭波.....	418	§ 88. 等温跃变.....	444
		§ 89. 弱間断.....	447

第十章 可壓縮气体的一維运动

§ 90. 經过噴管的气体出流.....	450	§ 96. 特征綫.....	490
§ 91. 可壓縮气体沿管的滯性运动.....	454	§ 97. 黎曼不变式.....	495
§ 92. 一維自型运动.....	458	§ 98. 可壓縮气体的任意一維运动.....	500
§ 93. 初始条件中的間断.....	467	§ 99. 强駭波的傳播.....	509
§ 94. 一維行波.....	474	§ 100. “浅水”理論.....	514
§ 95. 声波中間断的形成.....	483		

第十一章 間断面的相交

§ 101. 稀疏波.....	517	§ 104. 对角形的超声速繞流.....	538
§ 102. 駭波的相交.....	524	§ 105. 对于錐尖的繞流.....	539
§ 103. 駭波与固体面相交.....	529		

第十二章 可压缩气体的平面流动

- | | |
|---|---------------------------------------|
| § 106. 可压缩气体的具势运动..... 544 | § 110. 尤拉-特立谷米方程, 跨声速..... 562 |
| § 107. 定常简单波..... 548 | § 111. 在声速曲面的非奇点附近尤拉-特立谷米方程的解式... 569 |
| § 108. 恰普雷金方程(可压缩气体的二维定常运动的一般问题)..... 554 | § 112. 声速绕流..... 574 |
| § 109. 平面定常流动的特征线..... 559 | § 112a. 间断与过渡层的相交..... 582 |

第十三章 对有限物体绕流

- | | |
|---------------------------------|--------------------------------|
| § 113. 对物体作超声速绕流时激波的形成..... 588 | § 116. 对机翼的超声速绕流..... 600 |
| § 114. 对尖削物体的超声速绕流... 591 | § 117. 邻声速的相似律..... 604 |
| § 115. 对薄型机翼的亚声速绕流... 597 | § 118. M 为极大数值时的相似律..... 608 |

第十四章 燃烧的流体动力学

- | | |
|------------------------|-----------------------------|
| § 119. 缓慢燃烧..... 610 | § 122. 不同燃烧状况之间的关系..... 636 |
| § 120. 爆震..... 618 | § 123. 凝结跃变..... 640 |
| § 121. 爆震波的传播..... 627 | |

第十五章 相对论流体动力学

- | | |
|----------------------------|----------------------------|
| § 124. 流体的能-冲张量..... 643 | § 126. 耗散过程的相对论方程..... 651 |
| § 125. 相对论流体动力学方程..... 645 | |

第十六章 超流动性液体的流体动力学

- | | |
|-----------------------------|--------------------------------|
| § 127. 超流动性液体的基本性质..... 654 | § 129. 超流动性液体的流体动力学方程..... 659 |
| § 128. 热-力学效应..... 657 | § 130. 超流动性液体中声音的传播 668 |

第八章 声音

§ 63. 声波

现在来考察可压缩流体(或气体)的运动,首先研究其中的微小振动;在可压缩流体中具小振幅的振荡运动称为声波。声波中,流体的每一处都交替地发生稠密和稀疏。

由于声波中的振动小,所以其中的速度 v 也小。因此可将尤拉方程中 $(v \nabla) v$ 项略去。根据同一理由,流体中压力的相对变化与密度的相对变化也都小。我们把变量 p 和 ρ 写成以下形式:

$$p = p_0 + p', \quad \rho = \rho_0 + \rho', \quad (63,1)$$

其中 ρ_0, p_0 是恒定的、流体的平衡密度和平衡压力,而 ρ', p' 是密度和压力在声波中的变化量($\rho' \ll \rho_0, p' \ll p_0$)。

倘在連續性方程

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div} \rho v = 0.$$

中以 (63,1) 代入并略去其中的二阶微量(这时 ρ', p', v 都应看做是一阶微量),它将变为以下形式:

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \rho_0 \operatorname{div} v = 0. \quad (63,2)$$

在同一近似程度内,尤拉方程

$$\frac{\partial v}{\partial t} + (v \nabla) v = -\frac{\nabla p}{\rho}$$

将化为

$$\frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\nabla p'}{\rho_0} = 0. \quad (63,3)$$

这些经过綫性化的运动方程——(63,2)和(63,3)——能用于

研究声波传播的条件是,波中流体质点的运动速度应远较声速为小,即 $v \ll c$ 。比如,在满足 $\rho' \ll \rho_0$ 的要求下就可以获得这一条件[见后面的公式(63,12)]。

方程(63,2)和(63,3)包含着未知函数 v, p', ρ' 。为了消去其中的一个,应当注意:处在理想流体中的声波与该流体中的任何其他运动一样,总是绝热的。因此,压力的微小变化 p' 与密度的微小变化 ρ' 由以下方程联系:

$$p' = \left(\frac{\partial p}{\partial \rho_0} \right)_s \rho' \quad (63,4)$$

在方程(63,2)中,借助于上式以 p' 代 ρ' , 即得

$$\frac{\partial p'}{\partial t} + \rho_0 \left(\frac{\partial p}{\partial \rho_0} \right)_s \operatorname{div} \mathbf{v} = 0 \quad (63,5)$$

带有两个未知量 $\mathbf{v}$ 与 p' 的两个方程(63,3)和(63,5)便可用来全面地描述声波的情形了。

为使所有的未知量能用其中的一个来表达,我们最好引入速度势 $\mathbf{v} = \operatorname{grad} \varphi$ 。由方程(63,3),我们获得联系 p' 与 φ 的等式如下:

$$p' = -\rho \frac{\partial \varphi}{\partial t} \quad (63,6)$$

(为简明起见,从现在开始将 p_0 和 ρ_0 的附标略去)。得出上式以后,由(63,5)就获得 φ 所应满足的方程如下:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - c^2 \Delta \varphi = 0; \quad (63,7)$$

在上式中,

$$c = \sqrt{\left(\frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_s} \quad (63,8)$$

属于(63,7)型的方程称为波动方程。将运算符 grad 用于(63,7),我们就知道,速度 $\mathbf{v}$ 的三个分量中的任一个都满足与此类似的方程。又对时间取(63,7)的导数以后,还可证明压力 p' 也能满足波

动方程(因此 ρ' 也能满足)。

让我们考察这样的一种声波, 其中各有关量都只与一个坐标相关; 比如說, 都仅与坐标 x 相关。換句話說, 也就是整个运动在 y, z 平面内都是相同的; 我們把这样的波称为平面波, 这时, 波动方程(63,7)取以下的形式:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} = 0. \quad (63,9)$$

为对以上方程求解, 我們引入新变量

$$\xi = x - ct, \quad \eta = x + ct$$

来替代 x, t 。容易証实, 引用这一对变量后, 方程(63,9)将变为

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial \xi \partial \eta} = 0.$$

按 ξ 积分上列方程, 得

$$\frac{\partial \varphi}{\partial \eta} = F(\eta),$$

其中 $F(\eta)$ 为任意函数。再积分一次, 即得 $\varphi = f_1(\xi) + f_2(\eta)$, 其中 f_1 及 f_2 为任意函数。于是有

$$\varphi = f_1(x - ct) + f_2(x + ct). \quad (63,10)$$

平面波中其余有关量 (p', ρ', v) 的分布情形, 也同样由如上形式的函数来描写。

为明确起见, 我們来討論密度 $\rho' = f_1(x - ct) + f_2(x + ct)$; 比如, 令 $f_2 = 0$, 于是 $\rho' = f_1(x - ct)$ 。这个解的具体意义, 闡明如下: 在每一 $x = \text{const.}$ 的平面内, 密度将依時間而变化; 在每一給定的时刻, 密度因 x 的不同而有差异。显然, 对于满足于关系式

$$x - ct = \text{const.}, \text{ 或 } x = \text{const.} + ct$$

的坐标 x 和時間 t 來說, 密度却是相同的。这就意味着, 倘若在 $t=0$ 的某一时刻, 在流体的某一点处的密度具有某一确定的数值,

則經過一段時間 t ，与原来这一点沿 x 軸相距 ct 的另一处，流体的密度将与原来的数值相等（波中其余有关各量也都具有与此相同的性质）。也可以这样来说：运动的图象在介质中以速度 c 沿 x 軸而傳播，速度 c 即名为声速。

因此，把 $f_1(x-ct)$ 叫做沿 x 軸正向傳播的平面行波。显然， $f_2(x+ct)$ 是沿着与 x 軸指向相反的方向（或者说，沿 x 軸負向）傳播的波。

平面波的速度 $v = \text{grad } \varphi$ 的三个分量中，唯一不等于零的分量是 $v_x = \frac{\partial \varphi}{\partial x}$ 。因此，在声波中，流体的速度方向是在波的傳播方向上。由于这个緣故，人們說流体中的声波为纵波。

在平面行波中，速度 $v_x = v$ 跟压力 p' 及密度 ρ' 具有简单的联系。写出 $\varphi = f(x-ct)$ 以后，我們得出 $v = \frac{\partial \varphi}{\partial x} = f'(x-ct)$ 及 $p' = -\rho \frac{\partial \varphi}{\partial t} = \rho c f'(x-ct)$ 。比較这两个表达式，我們求得

$$v = \frac{p'}{\rho c}. \quad (63, 11)$$

据 (63, 4)，将 $p' = c^2 \rho'$ 代入上式，便得出速度与密度变化之間的关系如下：

$$v = \frac{c \rho'}{\rho}. \quad (63, 12)$$

另外，还可以指出声波中速度与温度漲落的关系。由 $T' = \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_p p'$ ，并利用熟知的热力学公式 $\left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_p = \frac{T}{c_p} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$ ，及公式 (63, 11)，即得

$$T' = \frac{c \beta T}{c_p} v, \quad (63, 13)$$

式中 $\beta = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$ ，为热膨胀系数。

公式 (63, 8) 是按物質的絕热压缩系数来确定声速的。而絕热

压缩系数与等温压缩系数之间的关系,可用熟知的热力学公式表达如下:

$$\left(\frac{\partial p}{\partial \rho}\right)_s = \frac{c_p}{c_v} \left(\frac{\partial p}{\partial \rho}\right)_T. \quad (63,14)$$

现在我们来计算理想(此处指热力学意义下的“理想”)气体中的声速。理想气体的物态方程为

$$pV = \frac{p}{\rho} = \frac{RT}{\mu},$$

其中 R 为气体常数, μ 为分子量。于是得出声速的表达式

$$c = \sqrt{\gamma \frac{RT}{\mu}}, \quad (63,15)$$

式中 $\gamma = \frac{c_p}{c_v}$ ①。通常 γ 与温度的关系不大,故可认为气体中的声速正比于温度的平方根,在给定的温度下它与气体的压力无关。

最重要的是所谓单色波的情形,在单色波中各有关量都是时间的简单周期(简谐)函数。这类函数通常最好写成复数表达式的实数部分(见 § 24 前段)。例如:将速度势写成

$$\varphi = \operatorname{Re}\{\varphi_0(x, y, z) e^{-i\omega t}\}, \quad (63,16)$$

式中 ω 为波的频率。函数 φ_0 适合于方程

$$\Delta \varphi_0 + \frac{\omega^2}{c^2} \varphi_0 = 0, \quad (63,17)$$

这个式子是以(63,16)代入(63,7)而得到的。

我们来看一看沿 x 轴正向传播的平面单色行波,在这种波中各有关量都只是 $x - ct$ 的函数;比如说,速度势即有如下的形式:

$$\varphi = \operatorname{Re}\{A e^{-i\omega \left(t - \frac{x}{c}\right)}\}, \quad (63,18)$$

其中 A 是常数,叫做复振幅。将复振幅 A 用实常数 a 及 α 写作 $A = ae^{i\alpha}$ 的形式以后,即得

① 气体中声速与分子平均热速度是同级的,注意到这一点是有益的。

$$\varphi = a \cos\left(\frac{\omega}{c}x - \omega t + \alpha\right). \quad (63, 19)$$

常数 a 叫做振幅, $\cos$ 符号后面的幅角称为波相。以符号 n 表示沿波传播方向的单位矢量, 矢量

$$k = \frac{\omega}{c} n = \frac{2\pi}{\lambda} n \quad (63, 20)$$

叫做波矢量。引入这个矢量以后, (63, 18) 就可改写为

$$\varphi = \operatorname{Re} \{ A e^{i(kr - \omega t)} \}. \quad (63, 21)$$

单色波之所以特别重要, 是由于每一普通的波都可分解为一组具有不同波矢量与频率的平面单色波。把波分解为单色波的做法, 实际是把它展开为傅里叶级数或傅里叶积分 (这种做法也被称为谱线分析)。分解所得的各个分量称为波的单色波分量或称为波的傅氏分量。

問 題

1. 求微滴弥散双相系中的声速; 这里的双相系是指蒸汽与悬浮于其中的液体微滴 (“湿润蒸汽”) 或液体与散布于其中的蒸汽微沫所构成的双相系。设声波的波长远大于系的不均匀性尺度。

解: 在双相系中 p 与 T 并不是独立的变量, 它们之间以相平衡方程联系着; 当双相系中发生稠密或稀疏时, 必伴随着物质从一相转入另一相的过程。设 x 为系中第二相所占的份额 (按质量计算), 我们有

$$\left. \begin{aligned} s &= (1-x)s_1 + xs_2, \\ V &= (1-x)V_1 + xV_2, \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

式中以附标 1, 2 分别表示属于第一相与第二相的量。为了计算导数 $\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_s$, 我们把它由变量 p, s 的函数转变为变量 p, x 的函数, 于是求得

$$\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_s = \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_x - \frac{\left(\frac{\partial V}{\partial x}\right)_p \left(\frac{\partial s}{\partial p}\right)_x}{\left(\frac{\partial s}{\partial x}\right)_p},$$

之后,再以(1)代入即得

$$\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_s = x \left[\frac{dV_2}{dp} - \frac{V_2 - V_1}{s_2 - s_1} \frac{ds_2}{dp} \right] + (1-x) \left[\frac{dV_1}{dp} - \frac{V_2 - V_1}{s_2 - s_1} \frac{ds_1}{dp} \right]. \quad (2)$$

按公式(63,8)并利用以上的(1),(2)即可定出声速。

将对压力 p 取得的全导数拆开,引入自第一相过渡为第二相的潜热:

$q = T(s_2 - s_1)$, 并且对沿相平衡曲线的导数 $\frac{dp}{dT}$ 应用克拉贝隆-克劳修斯公式 $\left(\frac{dp}{dT} = \frac{q}{T(V_2 - V_1)}\right)$, 于是便求出(2)式右边第一方括号内所含表达式的另一形式:

$$\left(\frac{\partial V_2}{\partial p}\right)_T + \frac{2T}{q} \left(\frac{\partial V_2}{\partial T}\right)_p (V_2 - V_1) - \frac{T c_{p2}}{q^2} (V_2 - V_1)^2.$$

可同样将第二方括号加以改变。

设第一相为液体,第二相为蒸汽;我们把后者作为理想气体看待,而比容 V_1 在与 V_2 比较之下可予忽略。若 $x \ll 1$ (混有少量的蒸汽泡沫的液体),则可得声速为

$$c = \frac{q u p V_1}{R T \sqrt{c_p T}} \quad (3)$$

(R 为气体常数, u 为分子量)。一般来说,这速度是非常小的;因此当液体中一旦出现蒸汽泡沫(空泡现象),声速便会突然而急剧地降低。

倘若 $1 - x \ll 1$ (混有少量微小液滴的蒸汽),则

$$\frac{1}{c^2} = \frac{u}{R T} - \frac{2}{q} + \frac{c_{p1} T}{q^2}. \quad (4)$$

将以上所得与在单纯气体中的声速(63,15)比较,可以看出,由于添加了第二相,声速是有所降低的,不过程度不十分强烈而已。

当 x 由 0 递增到 1 的过程中,声速即由数值(3)单调地增加到数值(4)。

我们指出,当 $x=0$ 和 $x=1$, 即由单相系过渡为双相系的时候,声速将发生突变,由于这种现象,在 x 的值非常接近于零或 1 的情况下,通常的声的线性理论即使对于微幅声波也会变得根本不合用了。在给定的条件下,波产生稠密和稀疏的同时,必伴随有从双相转入单相的过程(或与此相反的过程),因而直接违反了作为线性理论基础的声速不变的假设。

2. 将气体加热到这样的高温: 使其中平衡黑体辐射的压力与气体本身的压力相埒,求这时气体中的声速。

解：物质的压力为

$$p = nkT + \frac{ak}{4} T^4,$$

而且它的熵

$$s = \frac{k}{m} \ln \frac{T^{3/2}}{n} + \frac{akT^3}{n}.$$

在上列表达式的右侧，第一项是属于质点的，第二项则是属于辐射的； n 是质点个数的密度， m 是这些质点的质量， k 是玻耳兹曼常数， $a = \frac{4\pi^2 k^3}{45 h^3 c^3}$ ①。然而黑体辐射是不致影响物质密度的，因此 $\rho = mn$ 。为了与光速区别，这里以 u 来代表声速；将导数以雅可比式写出，得

$$u^2 = \frac{\partial(p, s)}{\partial(\rho, s)} = \frac{\partial(p, s)}{\partial(n, T)} \left/ \frac{\partial(\rho, s)}{\partial(n, T)} \right|.$$

算出以上各个雅可比式即得

$$u^2 = \frac{5kT}{3m} \left[1 + \frac{2a^2 T^6}{5n(n + 2aT^3)} \right].$$

§ 64. 声波的能量和冲量

我们来求出声波能量的表达式，按照通常的公式，单位体积流体的能量等于 $\rho\varepsilon + \frac{\rho v^2}{2}$ 。以 $\rho = \rho_0 + \rho'$ 和 $\varepsilon = \varepsilon_0 + \varepsilon'$ 代入（其中带有撇号的字母代表各该量与其在静止流体中的值的偏差）。 $\frac{\rho' v^2}{2}$ 项属于三阶微量；因此，如果准确到二阶项为止，则所得为

$$\rho_0 \varepsilon_0 + \rho' \frac{\partial(\rho \varepsilon)}{\partial \rho_0} + \frac{\rho'^2}{2} \frac{\partial^2(\rho \varepsilon)}{\partial \rho_0^2} + \frac{\rho_0 v^2}{2}.$$

由于声波是绝热的，导数是在熵量不变的情况下取的。据热力学的关系式： $d\varepsilon = Tds - p dV = Tds + \frac{p}{\rho^2} d\rho$ ，即得： $\left(\frac{\partial(\rho \varepsilon)}{\partial \rho} \right)_s = \varepsilon + \frac{p}{\rho} = w$ ，而第二个导数是：

$$\left(\frac{\partial^2(\rho \varepsilon)}{\partial \rho^2} \right)_s = \left(\frac{\partial w}{\partial \rho} \right)_s = \left(\frac{\partial w}{\partial p} \right)_s \left(\frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_s = \frac{c^2}{\rho}.$$

① 例如，参看“统计物理学”，§ 60，苏联国立技术理论书籍出版社，1951。

于是,单位体积流体的能量等于

$$\rho_0 \varepsilon_0 + w_0 \rho' + \frac{c^2}{2\rho_0} \rho'^2 + \rho_0 \frac{v^2}{2}.$$

式中第一项 ($\rho_0 \varepsilon_0$) 是静止流体单位体积的能量,它是与声波无关的。第二项 ($w_0 \rho'$) 表示的是只与每一给定单位体积内的物质数量(流体质量)变化相关的能量变化。如将单位体积所含能量遍历流体的整个体积取积分,以求总能量,则所得总能量中,不会出现对应于这一项的变化,因为流体的总量并没有改变,即

$$\int \rho dV = \int \rho_0 dV,$$

故

$$\int \rho' dV = 0.$$

因此,由于声波的存在致流体能量的总的改变应等于以下的积分:

$$\int \left(\frac{\rho_0 v^2}{2} + \frac{c^2 \rho'^2}{2\rho_0} \right) dV.$$

积分号下的表达式可以看做是声的能量密度 E :

$$E = \frac{\rho_0 v^2}{2} + \frac{c^2 \rho'^2}{2\rho_0}. \quad (64,1)$$

在平面行波的情形中,上列表达式还可以简化。在这种波中 $\rho' = \rho_0 \frac{v}{c}$ [見(63,12)], 因而 (64,1) 中的两项变成相同的了。于是

$$E = \rho_0 v^2. \quad (64,2)$$

对于任意的波,上列关系并不成立。一般情形中类似的公式只能就总能量平均值(按时间的)写出来。那是根据力学的一般定理(即:在作微小振动的任一系统中,总势能的平均值等于总动能的平均值)直接推出来的。在所给定的情形中,总动能的平均值等于

$$\frac{1}{2} \int \rho_0 \bar{v}^2 dV,$$

于是总的平均声能等于

$$\int \bar{E} dV = \int \rho_0 \bar{v}^2 dV. \quad (64,3)$$

如果把非单色波表示作一系列单色波的迭加,则波的平均能量将等于每一成分(单色波)的平均能量的总和。事实上,将 v 表为若干带有不同频率的各项之和,则在 $\bar{v}^2$ 中除了含有这些项的平方数以外,还将含有不同频率的各项的相乘积。这些乘积都具有如下形式的因子:

$$e^{i(\omega-\omega')t},$$

它们是时间的周期函数。但简单周期函数的平均值等于零,因此所有这些项都将消失。于是,在平均能量中剩下的只是由各个单色波的平方的平均值构成的项。

其次,假定流体的某一部分体积中有声音在传播,现在来讨论这一部分流体体积,并且定出通过包围该流体体积的封闭曲面的平均能流。按(6,3),流体中的能流密度等于 $\rho v \left(w + \frac{v^2}{2} \right)$ 。在所论情形中可以将带 v^2 的项略去,因为它是三阶微量。因此声波中的平均能流密度是 $\overline{\rho v w}$ 。以 $w = w_0 + w'$ 代入,即得

$$\overline{\rho v w} = \overline{w_0 \rho v} + \overline{\rho w' v}.$$

至于热函数的微小变化 w' , 我们有 $w' = \left(\frac{\partial w}{\partial p} \right)_s p'$ 。由于 $\left(\frac{\partial w}{\partial p} \right)_s = \frac{1}{\rho}$, 故 $w' = \frac{p'}{\rho}$, 又

$$\overline{\rho v w} = \overline{w_0 \rho v} + \overline{p' v}.$$

于是通过所论曲面的总能流等于积分

$$\oint (w_0 \overline{\rho v} + \overline{p' v}) d\mathbf{f}.$$

然而在所给定的体积中,流体的总量按平均计算还是不变的,所以通过封闭曲面的物质流 $\oint \overline{\rho v} d\mathbf{f}$ 对时间取平均值就会等于零。因

此, 能流就直接等于

$$\oint \overline{p'v} df.$$

我們看到, 矢量

$$\overline{q} = \overline{p'v} \quad (64, 4)$$

可以作为声能流的平均密度。

容易看出, 下列关系是成立的:

$$\frac{\partial E}{\partial t} + \operatorname{div} p'v = 0. \quad (64, 5)$$

上列方程表达了声能的守恒律, 其中矢量 $q = p'v$ 恰恰起了这一能流密度的作用。因此, 以上表达式不仅对于能流的平均值来说是正确的, 而且就每一时刻的能流值来说也是正确的。

在平面行波中压力的变化与速度的关系是 $p' = c\rho_0 v$ 。引入波的传播方向上的单位矢量 n (波的传播方向与速度 v 的方向相同), 我們得出 $q = c\rho_0 v^2 n$, 或

$$q = cEn. \quad (64, 6)$$

因此, 在平面声波中能流的密度等于能的密度乘以声速, ——这是我們可以自然地預見到的。

現在来考察在每一給定时刻据有空間某有限区域的声波^① (“波包”), 并且定出这种波中的流体总冲量。单位体积流体的冲量等于物质流的密度 $j = \rho v$ 。代入 $\rho = \rho_0 + \rho'$ 以后, 得 $j = \rho_0 v + \rho' v$ 。密度变化与压力变化的关系是 $\rho' = \frac{p'}{c^2}$ 。于是利用 (64, 4) 即可求得

$$j = \rho_0 v + \frac{q}{c^2}. \quad (64, 7)$$

既然声波中的运动是有势的, 因而可以写出 $v = \nabla \varphi$ (特別应当

① 但不是以固体牆壁为界的。