

# Contents

<b>1</b>	<b>Navier-Stokes 特征方程</b>	<b>1</b>
1.1	从介观 Boltzmann 方程到宏观 Navier-Stokes 方程 . . . . .	1
1.2	曲线坐标系下的 Boltzmann 运动方程 . . . . .	3
1.3	曲线坐标系下的 Euler 方程推导 . . . . .	9
1.4	曲线坐标系下的 Navier-Stokes 方程推导 . . . . .	10
<b>A</b>	<b>推导 <math>\sigma^{\alpha\beta(1)}</math>、<math>Q^{\alpha(1)}</math></b>	<b>13</b>



# Chapter 1

## Navier-Stokes 特征方程

- 从介观 Boltzmann 运动方程推导曲线坐标系下的 Euler 方程和 Navier-Stokes 方程；

### 1.1 从介观 Boltzmann 方程到宏观 Navier-Stokes 方程

20 世纪 50 年代初，现代计算机之父冯·诺依曼 (von.Neuman) 为模拟生物发育中细胞的自我复制提出了动力学数值仿真的雏形。随后 1970 年，剑桥大学的 J.H.Conway 设计了一种计算机游戏——“生命的游戏”。它是具有产生动态图案和动态结构能力的元胞自动机模型，吸引了众多科学家的兴趣，推动了动力学研究的迅速发展。法国科学计算中心<sup>1</sup> 提供了第一个能够恢复 Navier-Stokes 方程的元胞自动机。他们表明，当碰撞规则保留质量和动量时，如果下面的晶格具有足够的对称性（至少在二维上是六边形的），则元胞自动机可以在宏观统计中推导得到 Navier-Stokes 方程。

动力学理论是统计力学的一个重要分支，主要涉及非平衡过程的动力学及其对热力学平衡的松弛。该理论基于物质的粒子假设，假设物质不是连续的，而是由大量（但有限）的称为粒子的小物体组成。通过考虑组成粒子的微观运动来解释气体的宏观特性，例如压力，温度，粘度，热导率等。气体演化的宏观定律可以通过动力学理论的粒子描述来预测，并预测热力学的第二定律，这是自然界最基本的定律之一，它表明密闭系统的熵总是增加（熵增定律）。

总的来说，动力学问题分为以下三个尺度：

- 微观尺度：粒子尺度。在此尺度下，粒子具有弹道轨迹（布朗运动），其平均微观速度由温度给出。这是粒子动力学和光滑粒子流体动力学试图在某种程度上复制的尺度。
- 介观尺度：粒子平均统计量。通过动力学理论研究了粒子分布函数的演变。分布函数存在于相空间中，分布函数表示每单位体积的粒子数，该单位体积在周围的体积内具有速度、位置和时间。Boltzmann 方程的数值化—格子 Boltzmann 方法（LBM）正是采用这种观点。
- 宏观尺度：矢量场（例如流体速度）和标量场（例如压力或温度）变化的尺度。与微观和介观尺度相比，该尺度足够大，可以将流体视为连续体，因此在每个位置和每个时间可定义这些宏观量。例如，速度可以写成  $\mathbf{u}$ ，压力写成  $p$ 。这些宏观量的行为可以通过 Navier-Stokes 方程准确地描述。

Boltzmann 方程是动力学理论的基石，由奥地利物理学家路德维希·爱德华·Boltzmann (Ludwig Eduard Boltzmann, 1844-1906 年) 提出。作为联系微观和宏观尺度的桥梁，其最大的成就是在统计力学的发展中，解释并预测了粒子的性质及其如何决定物质的宏观性质。该方程用微观动力学相互作用描述了分布函数  $f(\mathbf{x}, \mathbf{v}, t)$  的演化，其中  $\mathbf{x}$  为笛卡尔坐标系， $\mathbf{v}$  表示粒子运动速度， $t$  为时间参

数。尽管这个方程建立于一个多世纪以前，但直到 2011 年才获得了关于整体存在和经典解快速衰减到平衡的形式化数学证明。

Boltzmann 方程可写为：

$$\left( \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \frac{\partial}{\partial \mathbf{x}} + \frac{\mathbf{F}}{\rho} \cdot \frac{\partial}{\partial \mathbf{v}} \right) f(\mathbf{x}, \mathbf{v}, t) = \Omega(f) \quad (1.1)$$

其中， $\frac{\partial f}{\partial \mathbf{v}}$  是分布函数  $f$  在速度空间  $\mathbf{v}$  的梯度， $\Omega$  为碰撞算子， $\mathbf{F}$  为内外力。

宏观基本参数密度  $\rho$ 、动量密度  $\rho \mathbf{u}$ 、能量密度  $\rho E$ ，以及一般表示形式的张量包括动量通量张量  $\Pi_{\alpha\beta}$ 、粒子运动产生的能量通量  $\Pi_{\alpha\beta\gamma}$ ，可通过对  $f$  求矩得到：

$$\begin{aligned} \Pi_0 &= \int f d\mathbf{v} = \rho \\ \Pi_\alpha &= \int v_\alpha f d\mathbf{v} = \rho u_\alpha \\ \Pi_{\alpha\beta} &= \int v_\alpha v_\beta f d\mathbf{v} \\ \Pi_{\alpha\beta\gamma} &= \int v_\alpha v_\beta v_\gamma f d\mathbf{v} \end{aligned} \quad (1.2)$$

碰撞算子根据实际物理条件，有不同的定义方式。但前提是，必须得满足三个守恒定律：

$$\begin{aligned} \int \Omega(f) d\mathbf{v} &= 0 \\ \int \mathbf{v} \Omega(f) d\mathbf{v} &= 0 \\ \int |\mathbf{v}|^2 \Omega(f) d\mathbf{v} &= 0 \quad \text{or} \quad \int |\boldsymbol{\iota}|^2 \Omega(f) d\mathbf{v} = 0 \end{aligned} \quad (1.3)$$

其中，因为  $\int |\boldsymbol{\iota}|^2 = |\mathbf{v} - \mathbf{u}|^2 = |\mathbf{v}|^2 - 2\mathbf{v} \cdot \mathbf{u} + |\mathbf{u}|^2$ ， $\mathbf{u}$  为宏观流体速度， $\boldsymbol{\iota}$  为相对速度。通过结合质量和动量守恒，可推导得到两个能量守恒的形式等价。

压力  $p$ 、总功  $E$ 、内能  $e$ 、温度  $T$  等热力学物理量可在统计意义上被描述：

$$\Pi_{\alpha\alpha} = \frac{1}{2} \int v_\alpha v_\alpha f d\mathbf{v} = \frac{1}{2} \rho u_\alpha u_\alpha + e = \rho E \quad (1.4)$$

其中， $2\rho e = \int \iota_\alpha \iota_\alpha f d\mathbf{v} = 3p = 3RT$ ， $R$  为摩尔质量常数。该关系与理想气体状态方程一致。

关于碰撞算子，最为著名的是 1954 年 Bhatnagar、Gross 和 Krook 共同提出的单弛豫时间的 BGK 模型：

$$\Omega(f) = -\frac{f - f^{(0)}}{\tau} \quad (1.5)$$

平衡分布是由 Maxwell-Boltzmann 形式给出的：

$$f^{(0)}(|\boldsymbol{\iota}|) = \rho \left( \frac{3}{4\pi e} \right)^{3/2} \exp(-3|\boldsymbol{\iota}|^2/4e) \quad (1.6)$$

BGK 碰撞模型同时引入了弛豫时间  $\tau$ ，该参数与剪切黏度  $\mu$  关系如下

$$\mu = \frac{2}{3} \rho e \tau = p \tau = \rho R T \tau \quad (1.7)$$

公式 (1.7) 表明, 剪切黏度  $\mu$  和粒子松弛时间  $\tau$  成正比, 松弛时间越小, 则粒子恢复到平衡态  $f^{(0)}$  的时间相对越短; 反之, 越长。此外, d'Humières 在 1992 年引入了多重弛豫时间 (MRT) 晶格 Boltzmann 方程, 以克服 BGK 模型的准确性和稳定性方面的缺陷, 并证明其优越性。

为了推导 Navier-Stokes 方程, 英国数学家 Chapman 和 Enskog 分别于 1916 和 1917 年独立提出的多尺度展开法, 因此被称为 Chapman-Enskog (简称 C-E) 展开分析。该算法常被用作分析晶格气体的宏观动力学。

$$f(K_n) = f^{(0)} + K_n f^{(1)} + K_n^2 f^{(2)} + \dots \quad (1.8)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow K_n \frac{\partial}{\partial t_1} + K_n^2 \frac{\partial}{\partial t_2} \quad \frac{\partial}{\partial \mathbf{x}} \rightarrow K_n \frac{\partial}{\partial \mathbf{x}}$$

其中, 努森数  $K_n$  为平均自由路径和特征长度之间的比率。如果  $K_n \ll 1$ , 则该气体可以被看作是一个连续介质。

将分布函数  $f$ 、偏导数、物理量、BGK 碰撞算子等都按照努森数的不同阶次  $K_n^{(n)}$  展开,  $\Pi_{\alpha\beta}$ 、 $Q_{\alpha\beta\gamma}$  等高阶矩则可由基本状态变量 (低阶矩) 和它们的时空导数近似得到。根据不同阶次的 C-E 展开, 可分别导出 Euler 方程、Navier-Stokes 方程、Burnett 方程, 甚至可描述非平衡态的高阶方程。

$$\begin{aligned} f = f^{(0)} &\longrightarrow \text{Euler 方程} \\ f = f^{(0)} + K_n^{-1} f^{(1)} &\longrightarrow \text{Navier-Stokes 方程} \\ f = f^{(0)} + K_n^{-1} f^{(1)} + K_n^{-2} f^{(2)} &\longrightarrow \text{Burnett 方程} \\ f = f^{(0)} + K_n^{-1} f^{(1)} + K_n^{-2} f^{(2)} + L &\longrightarrow \text{Super-Burnett 方程} \end{aligned} \quad (1.9)$$

由关系式 (1.9) 可以看出, Euler 方程的推导过程是假设粘性项为零, 即松弛时间为零, 相当于任何时刻均处于平衡态  $f^{(0)}$ 。而 Navier-Stokes 方程的推导过程中, 松弛时间不为零, 也就是说粒子恢复到平衡态需要一定的时间, 宏观上等价于引入了粘性项。无粘的线性 Euler 方程常被用于均匀背景流下的声学传播问题。而对于低马赫数下的高雷诺数湍流问题, 通常  $K_n \ll 1$ ,  $\mathcal{O}(K_n^2)$  高阶项可以忽略, 一般在不可压的 Navier-Stokes 方程的框架下便可开展研究。在高马赫数低雷诺数条件下, 努森数  $K_n$  较大, 气体流动为过渡流 ( $0.1 \leq K_n \leq 10$ ) 或者粒子流 ( $K_n \geq 10$ ), 需要拓展到 Burnett 方程的框架下进行模拟。

## 1.2 曲线坐标系下的 Boltzmann 运动方程

近些年, 有一些研究工作开始尝试将晶格气体自动机拓展为模拟任意表面上的流体, 这对于数值算法的通用化是非常有意义的。在广义坐标系下, 可以研究任意 (弯曲或非弯曲) 流形或坐标系上的几何以及其动力学关系。一个流形, 你可以简单地把它想象成一个光滑的“表面”, 一切粒子运动都发生在这个表面上。其思想是利用微分几何工具, 将曲线坐标系映射到笛卡尔坐标系下求解。参考 [1], 在其基础之上, 我们整理并完善了从曲线坐标系下的 Boltzmann 方程到广义 Navier-Stokes 方程的推导, 并将推导的过程拓展至可压 Navier-Stokes 方程。基于此, 可以更深入理解 Euler 方程、Navier-Stokes 方程背后的流声物理意义, 同时也为后续柱坐标系下的旋流管道线性 Euler 方程的推导以及对任意坐标系下的无反射边界条件的推导起铺垫作用。

参考 [2], 我们引入一些微分几何的概念。逆变 (contravariant, 也称反变) 和协变 (covariant, 也称共变) 描述一个向量 (或更广义来说, 张量) 的坐标, 用于描述在向量空间的基底/坐标系变换之下, 如何通过雅可比矩阵对其坐标进行相互转换。

对于位置, 我们可以分别在笛卡尔坐标系  $\mathbf{x}(x, y, z)$  和曲线坐标系  $\mathbf{q}(\xi, \eta, \zeta)$  下展开。对于笛卡尔

坐标系来说,其逆变和协变相等,为方便与曲线坐标系做对比,同样写成逆变和协变两个基向量的展开形式:

$$\begin{aligned}\mathbf{x}(x, y, z) &= x_i \hat{g}^i = x^i \hat{g}_i \\ \mathbf{q}(\xi, \eta, \zeta) &= q_i g^i = q^i g_i\end{aligned}\quad (1.10)$$

一般物理量例如粒子速度可以有不同的表达形式

$$\begin{aligned}\mathbf{v}(\mathbf{x}) &= \hat{v}^i \hat{g}_i = \hat{v}_i \hat{g}^i \\ \mathbf{v}(\mathbf{q}) &= v^i g_i = v_i g^i\end{aligned}\quad (1.11)$$

相应地,  $\mathbf{x}$  和  $\mathbf{q}$  的转换有如下关系:

$$v^j = \frac{\partial q^j}{\partial x^i} \hat{v}^i = A_i^j \hat{v}^i \quad (1.12)$$

同理,其逆变换有

$$\hat{v}^i = \frac{\partial x^i}{\partial q^j} v^j = \bar{A}_j^i v^j \quad (1.13)$$

其中,假设

$$A \equiv \frac{\partial q}{\partial x} = \begin{bmatrix} x_q & x_\eta & x_\zeta \\ y_q & y_\eta & y_\zeta \\ z_q & z_\eta & z_\zeta \end{bmatrix}, \quad \bar{A} \equiv \frac{\partial x}{\partial q} = \begin{bmatrix} \xi_x & \xi_y & \xi_z \\ \eta_x & \eta_y & \eta_z \\ \zeta_x & \zeta_y & \zeta_z \end{bmatrix} \quad (1.14)$$

坐标变换的行列式常被称为 **Jacobian** 行列式

$$J = \det[\bar{A}] \quad (1.15)$$

引入度量张量返回两个基向量的内积,用来衡量度量空间中的距离、面积及角度的二阶张量

$$\hat{g}_{ij} = \hat{g}_i \cdot \hat{g}_j = A_i^k A_j^l g_k \cdot g_l \quad (1.16)$$

$g$  记为共变度量张量的行列式,根据上述关系有

$$\hat{g} \equiv \det[\hat{g}_{ij}] = \det[A]^2 g = \frac{1}{J^2} g \quad (1.17)$$

其中,  $J = \sqrt{g/\hat{g}}$ 。对于笛卡尔坐标系,  $\sqrt{\hat{g}} = 1$ , 所以  $J = \sqrt{g}$ 。此关系表明, **Jacobian** 系数的几何意义为矩阵线性变换的体积比。

接下来,定义宏观速度  $\mathbf{u}$  相对逆变量  $q^j$  的偏导数

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial q^j} = \frac{\partial}{\partial q^j} (u^i g_i) = \frac{\partial u^i}{\partial q^j} g_i + \frac{\partial g_i}{\partial q^j} u^i \equiv \left( \frac{\partial u^i}{\partial q^j} + \Gamma_{kj}^i u^k \right) g_i \equiv u^i|_j g_i \quad (1.18)$$

其中,  $\Gamma_{kj}^i$  为 Christoffel 符号,与度量张量之间的关系有

$$\Gamma_{kj}^i \equiv \frac{g^{li}}{2} \left( \frac{\partial g_{jl}}{\partial q^k} + \frac{\partial g_{kl}}{\partial q^j} - \frac{\partial g_{kj}}{\partial q^l} \right) \quad (1.19)$$

简而言之, Christoffel 符号代表了 Levi-Civita 连接的连接系数。在几何意义上,它们描述了整个给定坐标系中基向量的变化。在物理上, Christoffel 符号代表由非惯性参考系引起的虚拟力。

对于算子符号  $\nabla$  来说, 同样需要在基向量下表达:

$$\nabla \equiv g^j \frac{\partial}{\partial q^j} \quad (1.20)$$

因此, 宏观速度  $\mathbf{u}$  的散度最终可以写成如下形式

$$\nabla \cdot \mathbf{u} = \left( g^j \frac{\partial}{\partial q^j} \right) \cdot (u^i g_i) = g^j \cdot (u^i|_j g_i) = u^i|_j \delta_i^j = u^i|_i \quad (1.21)$$

其中,

$$u^i|_i = \frac{\partial u^i}{\partial q^i} + \Gamma_{ki}^i u^k = \frac{\partial u^i}{\partial q^i} + \frac{1}{\sqrt{g}} \frac{\partial \sqrt{g}}{\partial q^i} u^i \quad (1.22)$$

为了推导曲线坐标系的 Boltzmann 方程, 首先我们利用广义坐标系下的粒子物质导数关系

$$\begin{aligned} \frac{D}{Dt} &= \frac{\partial}{\partial t} + (v^i \hat{g}_i) \cdot \left( \hat{g}^j \frac{\partial}{\partial q^j} \right) + (\dot{v}^i \hat{g}_i) \cdot \left( \hat{g}^j \frac{\partial}{\partial v^j} \right) \\ &= \frac{\partial}{\partial t} + v^i \frac{\partial}{\partial q^i} + \dot{v}^i \frac{\partial}{\partial v^i} \end{aligned} \quad (1.23)$$

根据牛顿第一定律, 在没有外力的情况下, 粒子具有恒定的速度, 并在笛卡尔坐标系 (三维) 中沿直线运动。但在曲线坐标系下, 沿流形面运动, 考虑广义相对性原理, 有如下时空转换关系:

$$\dot{\mathbf{v}} = 0 \rightarrow \dot{v}^i g_i + v^i \frac{\partial g_i}{\partial q^j} v^j = 0 \quad (1.24)$$

其中,  $v^j = \dot{q}^j$ 。

由于,

$$\frac{\partial g_i}{\partial q^j} = \frac{\partial g_i}{\partial q^j} \cdot g^k g_k \equiv \Gamma_{ij}^k g_k \quad (1.25)$$

通过重新排列哑标, 我们可以得到

$$\dot{\mathbf{v}} = 0 \rightarrow \dot{v}^i g_i + v^j v^k \Gamma_{jk}^i g_i = 0 \quad (1.26)$$

因此, 可以看到, 在广义坐标空间中还存在一个“离心加速度”(惯性力), 即

$$\dot{v}^i = -\Gamma_{jk}^i v^j v^k \quad (1.27)$$

由于体积中的粒子数是一个标量, 转换到曲线坐标系下,  $f$  不发生改变, 即使是在粒子密度不变的情况下。为了满足 Boltzmann 方程在曲线坐标系下的不变性, 需要将其乘以 Jacobian 系数  $J$ 。

定义粒子密度函数为

$$J(\mathbf{q}) f(\mathbf{q}, \bar{v}, t) \equiv N(\mathbf{q}, \bar{v}, t) \quad (1.28)$$

记

$$\int d\bar{v} \equiv \int dv^1 dv^2 dv^3 \quad (1.29)$$

$N(q, v, t)$  或  $f(q, v, t)$  为相空间里的粒子数或粒子密度。它在相空间中以  $(\dot{q}, \dot{v})$  的速度行走, 在没有碰撞的情况下守恒, 所以它满足相空间里的连续性方程。

$$\frac{\partial N}{\partial t} + \frac{\partial(v^i N)}{\partial q^j} + \frac{\partial(\dot{v}^i N)}{\partial v^i} = 0 \quad (1.30)$$

将关系式 (1.27) 代入 (1.30), 并加上碰撞算子, 便可得到曲线坐标系下的 Boltzmann 方程:

$$\boxed{\frac{\partial N}{\partial t} + \frac{\partial(v^i N)}{\partial q^j} - \frac{\partial(\Gamma_{jk}^i v^j v^k N)}{\partial v^i} = \Omega(Jf)} \quad (1.31)$$

那么我们就有以下规定的矩积分

$$\begin{aligned} \int N(\mathbf{q}, \bar{v}, t) d\bar{v} &= J(\mathbf{q}) \int f(\mathbf{q}, \bar{v}, t) d\bar{v} = J(\mathbf{q}) \rho(\mathbf{q}, t) \\ \int v^i N(\mathbf{q}, \bar{v}, t) d\bar{v} &= J(\mathbf{q}) \int v^i f(\mathbf{q}, \bar{v}, t) d\bar{v} = J(\mathbf{q}) \rho(\mathbf{q}, t) u^i(\mathbf{q}, t) \end{aligned} \quad (1.32)$$

碰撞算子的矩, 类似笛卡尔坐标系下公式 (1.3) 分别满足质量守恒、动量守恒和能量守恒:

$$\begin{aligned} \int \Omega(q, \bar{v}, t) d\bar{v} &= 0, \\ \int v^i \Omega(q, \bar{v}, t) d\bar{v} &= 0 \\ \int |v^i|^2 \Omega(q, \bar{v}, t) d\bar{v} &= 0 \quad \text{or} \quad \int |v^i - u^i|^2 \Omega(q, \bar{v}, t) d\bar{v} = 0 \end{aligned} \quad (1.33)$$

我们给出曲线坐标系下满足以上条件的一种形式, 同 (1.5) 给出曲线坐标系下的 BGK 碰撞模型:

$$\boxed{\Omega(f) = -\frac{Jf - Jf^{(0)}}{\tau}} \quad (1.34)$$

平衡分布同样 (1.6) 以 Maxwell-Boltzmann 形式给出, 但引入度量张量:

$$\boxed{f^{(0)}(|\mathbf{v}|) = \left(\frac{3}{4\pi e}\right)^{3/2} \rho \sqrt{g} \exp\left(-\frac{3\mathbf{v}^i \mathbf{v}^j g_{ij}}{4e}\right)} \quad (1.35)$$



基于高斯积分的性质, 可得平衡分布与相对速度  $\boldsymbol{\iota}$  的各阶矩积分:

$$\begin{aligned}
\int f^{(0)} d\bar{v} &= \rho \\
\int \iota^k \iota^l f^{(0)} d\bar{v} &= \frac{2}{3} \rho e g^{kl} = p g^{kl} \\
\int \iota^k \iota^k \iota^l f^{(0)} d\bar{v} &= 0 \\
\int \iota^k \iota^l \iota^m \iota^n f^{(0)} d\bar{v} &= \frac{4}{9} \rho e^2 (g^{kl} g^{mn} + g^{km} g^{ln} + g^{kn} g^{lm}) \\
\int \iota^k \iota^l \iota^m \iota^n \iota^i \iota^j f^{(0)} d\bar{v} &= \\
&\quad \frac{8}{27} \rho e^3 (g^{kl} g^{mn} g^{ij} + g^{kl} g^{mi} g^{nj} + g^{kl} g^{mj} g^{ni} + g^{km} g^{ln} g^{ij} + g^{km} g^{li} g^{nj} \\
&\quad + g^{km} g^{lj} g^{ni} + g^{kn} g^{lm} g^{ij} + g^{kn} g^{li} g^{mj} + g^{kn} g^{lj} g^{mi} + g^{ki} g^{lm} g^{nj} \\
&\quad + g^{ki} g^{ln} g^{mj} + g^{ki} g^{lj} g^{mn} + g^{kj} g^{lm} g^{ni} + g^{kj} g^{ln} g^{mi} + g^{kj} g^{li} g^{mn}) \\
\int \iota^{k_1} \iota^{k_2} \dots \iota^{k_n} f^{(0)} d\bar{v} &= 0, \quad n = \text{odd}
\end{aligned} \tag{1.36}$$

相应地, 我们可以得到平衡分布与粒子绝对速度  $\boldsymbol{v}$  的各阶矩积分:

$$\begin{aligned}
\rho &= \int f^{(0)} d\bar{v}, \quad \rho u^i = \int v^i f^{(0)} d\bar{v} \\
\Pi^{ij(0)} &= \int v^i v^j f^{(0)} d\bar{v} = \frac{2}{3} \rho e g^{ij} + \rho u^i u^j \\
\Pi^{ijk(0)} &= \int v^i v^j v^k f^{(0)} d\bar{v} = \frac{2}{3} \rho e (u^i g^{jk} + u^j g^{ik} + u^k g^{ij}) + \rho u^i u^j u^k
\end{aligned} \tag{1.37}$$

二阶动量通量张量定义为  $\Pi^{ij} \equiv \int v^i v^j f(\boldsymbol{q}, \bar{\boldsymbol{v}}, t) d\bar{\boldsymbol{v}}$ 。将动量通量张量展开, 其中相对速度的矩积分为 0, 整理得到

$$\begin{aligned}
\Pi^{ij} &= \int (u^i u^j + u^i \iota^j + \iota^i u^j + \iota^i \iota^j) f d\bar{v} \\
&= \rho u^i u^j + \int \iota^i \iota^j f d\bar{v} = \rho u^i u^j - \sigma^{ij}
\end{aligned} \tag{1.38}$$

右式的  $\sigma^{ij}$  被称作 Cauchy 应力对称张量,  $\sigma^{ij} = - \int \iota^i \iota^j f d\bar{v}$ 。Cauchy 应力张量取决于分布函数  $f$ , 因此, 后续仍需要通过 C-E 展开近似  $f$ , 推导 Cauchy 应力张量  $\sigma^{ij}$  的宏观表达式, 才能得出完整宏观的动量守恒方程。由 (1.37) 第二项已经给出了  $\sigma^{ij(0)} = -\frac{2}{3} \rho e g^{ij} = -g^{ij} p$ , 可用于后续 Euler 方程动量方程的推导。

类似地, 三阶能量通量张量定义为  $\Pi^{kmn} = \int v^k v^m v^n f(\boldsymbol{q}, \bar{\boldsymbol{v}}, t) d\bar{\boldsymbol{v}}$ 。

将  $\Pi^{kmn}$ 、 $\frac{1}{2} g_{jk} \Pi^{ijk}$  展开整理得到

$$\begin{aligned}
\Pi^{kmn} &= \int (u^k + \iota^k)(u^m + \iota^m)(u^n + \iota^n) f d\bar{v} = \\
&\rho u^k u^m u^n + u^k \int \iota^m \iota^n f d\bar{v} + u^n \int \iota^m \iota^i f d\bar{v} + u^m \int \iota^n \iota^k f d\bar{v} + \int \iota^m \iota^n \iota^k f d\bar{v} \\
&= \rho u^m u^n u^k - (u^k \sigma^{mn} + u^n \sigma^{km} + u^m \sigma^{nk}) + \int \iota^m \iota^n \iota^k f d\bar{v} \\
&\quad \underbrace{\frac{1}{2} g_{jk} \Pi^{ijk} = \frac{1}{2} \rho g_{jk} u^j u^k u^i + \frac{1}{2} u^i \int g_{jk} \iota^j \iota^k f d\bar{v}}_{\rho E u^i} + \\
&\quad + \underbrace{\frac{1}{2} u^k g_{jk} \int \iota^j \iota^i f d\bar{v} + \frac{1}{2} u^j g_{jk} \int \iota^k \iota^i f d\bar{v}}_{-u_j \sigma^{ij}} + \underbrace{\frac{1}{2} \int g_{jk} \iota^j \iota^k \iota^i f d\bar{v}}_{Q^i}
\end{aligned} \tag{1.39}$$

其中,  $\frac{1}{2} g_{jk} \Pi^{ijk}$  的第一项  $\rho E u^i$  与能量的对流 (advection) 有关, 第二项  $u_j \sigma^{ij}$  与 Cauchy 应力做功有关, 第三项为热流向量  $Q^i$ , 与能量的扩散 (diffusion) 有关。该关系将被用于能量方程的推导。

接下来, 将曲线坐标系下的 Boltzmann 方程 (1.31) 的矩进行积分, 并利用 (1.33) 的碰撞特性, 我们得到三个守恒方程。由于粒子速度  $v^j$  与位置参数  $q$  无关, 满足  $v^i \frac{\partial N}{\partial q^i} = \frac{\partial}{\partial q^i} (v^i N)$ 。

$$\begin{aligned}
&\int \left\{ \partial_t N + \frac{\partial}{\partial q^i} (v^i N) - \frac{\partial}{\partial v^i} (v^j v^k \Gamma_{jk}^i N) \right\} d\bar{v} = 0 \\
&\int \left\{ \partial_t v^j N + \frac{\partial}{\partial q^i} (v^j v^i N) - v^j \frac{\partial}{\partial v^i} (v^m v^n \Gamma_{mn}^i N) \right\} d\bar{v} = 0 \\
&\frac{1}{2} \int \left\{ \partial_t g_{jk} v^j v^k N + \frac{\partial}{\partial q^i} (g_{jk} v^j v^k v^i N) - g_{jk} v^j v^k \frac{\partial}{\partial v^i} (v^m v^n \Gamma_{mn}^i N) \right\} d\bar{v} = 0
\end{aligned} \tag{1.40}$$

接下来, 对三个守恒公式通过积分得到宏观形式的质量连续性方程、动量输运方程和能量输运方程:

对于等式 (1.40) 第一项, 通过分步积分, 推导得到  $\int \frac{\partial}{\partial v^i} (v^j v^k \Gamma_{jk}^i N) d\bar{v} = 0$ , 并使用定义 (1.32), 我们得到质量连续性方程如下

$$\partial_t (J\rho) + \frac{\partial}{\partial q^i} (J\rho u^i) = 0 \tag{1.41}$$

这里, 假定坐标系不随时间发生改变, 即  $\partial_t (J) = 0$ 。因此可以改写成更常见的形式:

$$\boxed{\partial_t \rho + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J\rho u^i) = 0} \tag{1.42}$$

对于等式 (1.40) 第二项, 通过分步积分, 并利用关系  $\frac{\partial v^j}{\partial v^i} = \delta_i^j$ , 推导得到  $\int v^j \frac{\partial}{\partial v^i} (v^m v^n \Gamma_{mn}^i N) d\bar{v} = - \int v^m v^n \Gamma_{mn}^j N d\bar{v}$ ,  $J$ ,  $\Gamma_{mn}^j$  与粒子速度  $v^i$  无关, 整理得到动量输运方程, 也称 Cauchy 输运方程:

$$\boxed{\partial_t (\rho u^j) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J\Pi^{ij}) + \Gamma_{mn}^j \Pi^{mn} = 0} \tag{1.43}$$

将动量通量张量代入 (1.43) 可以得到:

$$\partial_t (\rho u^j) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \rho u^i u^j) + \Gamma_{mn}^j \rho u^m u^n = \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \sigma^{ij}) + \Gamma_{mn}^j \sigma^{mn} \quad (1.44)$$

其中，左式第二、三项与动量的对流有关，其中第三项为曲线坐标系与为保持沿流线运动所施加的非惯性力有关。

对于等式 (1.40) 第三项，将其转化为能量密度的守恒形式，能量密度定义为  $\rho E = \frac{1}{2} \int g_{jk} v^j v^k f d\bar{v} = \rho(\frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 + e)$ ，内能  $e = \frac{1}{2} \int g_{jk} \iota^j \iota^k f d\bar{v}$ 。

首先，通过分步积分，推导得到

$$\int g_{jk} v^j v^k \frac{\partial}{\partial v^i} (v^m v^n \Gamma_{mn}^i N) d\bar{v} = - \int g_{jk} v^m v^n (\Gamma_{mn}^j v^k + \Gamma_{mn}^k v^j) J f d\bar{v} \quad (1.45)$$

将其代入积分关系式 (1.40) 第三项，整理得到能量输运方程：

$$\partial_t (\rho E) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} \left( \frac{J}{2} g_{jk} \Pi^{ijk} \right) + \frac{1}{2} g_{jk} (\Gamma_{mn}^j \Pi^{mnk} + \Gamma_{mn}^k \Pi^{mnj}) = 0 \quad (1.46)$$

执行 (1.46) - (1.43) \*  $u_j$ ，由于关系  $u_j \frac{\partial u^j}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial t} (\frac{1}{2} u^j u_j)$ ,  $u_j \frac{\partial u^i u^j}{\partial q^i} = \frac{\partial}{\partial q^i} (\frac{1}{2} u^i u^j u_j)$ ，并代入 (1.39)，最终整理得到：

$$\partial_t (\rho e) + \frac{1}{J} \frac{\partial J \rho u^i e}{\partial q^i} = \sigma^{ij} \frac{\partial u_j}{\partial q^i} - \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \mathcal{Q}^i) + \Gamma_{mn}^i g_{ik} (u^n \sigma^{km} + u^m \sigma^{nk} - \int \iota^m \iota^n \iota^k f d\bar{v}) \quad (1.47)$$

### 1.3 曲线坐标系下的 Euler 方程推导

前面由关系式 (1.9) 已经给出了从 Boltzmann 方程到 Euler 方程的推导思路，即分布函数  $f$  用平衡态  $f^{(0)}$  来近似，得到 Cauchy 应力张量的平衡态的宏观表达式

$$\sigma^{ij(0)} = - \int \iota^i \iota^j f^{(0)} d\bar{v} = -g^{ij} p \quad (1.48)$$

$$\mathcal{Q}^{i(0)} = \frac{1}{2} \int g_{jk} \iota^j \iota^k \iota^i f^{(0)} d\bar{v} = 0 \quad (1.49)$$

且由于上述描述的欧几里得空间是平坦的（Ricci 曲率张量为 0），度量张量满足以下性质

$$\frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^j} (J g^{ij}) + \Gamma_{jk}^i g^{jk} = 0 \quad (1.50)$$

$$\partial_t (\rho u^j) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \rho u^i u^j) + \Gamma_{mn}^j \rho u^m u^n = \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \sigma^{ij}) + \Gamma_{mn}^j \sigma^{mn} \quad (1.51)$$

将 (1.48)、(1.50) 代入公式 (1.51)，得到动量守恒方程，结合质量连续性方程 (1.42)，并将平衡项 (1.49) 代入能量输运方程 (1.47)，同时由于关系式  $2\Gamma_{ik}^i u^k = \Gamma_{mn}^m u^n + \Gamma_{nm}^n u^m$ ，我们得到曲线坐标系下的 Euler 方程：

$$\begin{aligned}
& \partial_t \rho + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \rho u^i) = 0 \\
& \partial_t (\rho u^i) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^j} (J \rho u^i u^j) + \Gamma_{jk}^i \rho u^j u^k = -g^{ij} \frac{\partial p}{\partial q^j} \\
& \partial_t (\rho e) + \frac{1}{J} \frac{\partial J \rho u^i e}{\partial q^i} = -p \frac{1}{J} \frac{\partial J u^i}{\partial q^i} - p \Gamma_{ik}^i u^k
\end{aligned} \tag{1.52}$$

非守恒的形式可以写为:

$$\begin{aligned}
& \partial_t \rho + u^i \frac{\partial \rho}{\partial q^i} = -\rho \left( \frac{\partial u^i}{\partial q^i} + \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} u^i \right) \\
& \partial_t u^i + u^j \frac{\partial u^i}{\partial q^j} + \Gamma_{jk}^i u^j u^k = -\frac{g^{ij}}{\rho} \frac{\partial p}{\partial q^j} \\
& \partial_t e + u^i \frac{\partial e}{\partial q^i} = -\frac{p}{\rho} \left( \frac{\partial u^i}{\partial q^i} + 2 \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} u^i \right)
\end{aligned} \tag{1.53}$$

这与无坐标的形式 Euler 方程相统一:

$$\begin{aligned}
& \partial_t \rho + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0 \\
& \partial_t (\rho \mathbf{u}) + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u} \mathbf{u}) = -\nabla p \\
& \partial_t (\rho e) + \nabla \cdot (\rho e \mathbf{u}) = -p \nabla \cdot \mathbf{u}
\end{aligned} \tag{1.54}$$

#### 1.4 曲线坐标系下的 Navier-Stokes 方程推导

类似的, 由前面由关系式 (1.9) 已经给出了从 Boltzmann 方程到 Navier-Stokes 方程的推导思路, 因此需要获得  $f^{(1)}$  一阶项的矩积分表达式, 包括  $\sigma^{\alpha\beta(1)}$ 、 $q^{\alpha(1)}$ , 为了不影响整体, 将具体推导过程放在附录 A。

其结论为:

$$\sigma^{ij(1)} = 2\mu S^{\alpha\beta} \tag{1.55}$$

$$Q^{\alpha(1)} = -\frac{10}{9} \rho e \tau \frac{\partial e}{\partial q^i} g^{\alpha i} = -\kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} g^{\alpha i} - \frac{25}{4} \mu \Gamma_{ki}^k g^{\alpha i} \tag{1.56}$$

记, 热传导率  $\kappa = \frac{5}{2} \rho R^2 T \tau$

$$S^{ij} = \frac{1}{2} (g^{jk} u^i|_k + g^{ik} u^j|_k) - \frac{g^{ij}}{3} u^l|_l \tag{1.57}$$

$$\mu = \frac{2}{3} \rho e \tau = p \tau = \rho R T \tau \tag{1.58}$$

$$\int \iota^m \iota^n \iota^k f^{(1)} d\bar{v} = -2\kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} g^{ik} g^{mn} - \frac{25}{2} \mu \Gamma_{li}^l g^{ik} g^{mn} \tag{1.59}$$

将  $\sigma \simeq \sigma^{(0)} + \sigma^{(1)}$  和  $Q \simeq Q^{(0)} + Q^{(1)}$  代入 (1.51)、(1.47), 整理得到:

$$\begin{aligned}
& \partial_t \rho + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \rho u^i) = 0 \\
& \partial_t (\rho u^i) + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^j} (J \rho u^i u^j) + \Gamma_{jk}^i \rho u^j u^k \\
& \quad = -g^{ij} \frac{\partial p}{\partial q^j} + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (2J \mu \mathcal{S}^{ij}) + 2\Gamma_{mn}^j \mu \mathcal{S}^{mn} \\
& \partial_t (\rho e) + \frac{1}{J} \frac{\partial J \rho u^i e}{\partial q^i} = -p \frac{1}{J} \frac{\partial J u^i}{\partial q^i} - p \Gamma_{ik}^i u^k + 2\mu \mathcal{S}^{ij} \frac{\partial u_j}{\partial q^i} + \Gamma_{mn}^i g_{ik} (u^n 2\mu \mathcal{S}^{km} + u^m 2\mu \mathcal{S}^{nk}) \\
& \quad + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} g^{ii}) + 2\kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} \Gamma_{mn}^i g^{mn} + \frac{1}{J} \frac{\partial}{\partial q^i} (J \frac{25}{4} \mu \Gamma_{ki}^k g^{ii}) + \frac{25}{2} \mu \Gamma_{li}^l \Gamma_{mn}^i
\end{aligned} \tag{1.60}$$

这与无坐标的形式 Navier-Stokes 方程相统一：

$$\begin{aligned}
& \partial_t \rho + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0 \\
& \partial_t (\rho \mathbf{u}) + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u} \mathbf{u}) = -\nabla p + \nabla \cdot (2\mu \mathcal{S}) \\
& \partial_t (\rho e) + \nabla \cdot (\rho e \mathbf{u}) = -p \nabla \cdot \mathbf{u} + 2\mu \mathcal{S} : \nabla \mathbf{u} + \nabla \cdot (\kappa \nabla T)
\end{aligned} \tag{1.61}$$



## Appendix A

### 推导 $\sigma^{\alpha\beta(1)}$ 、 $Q^{\alpha(1)}$

以下该部分最终目的是为了得到  $\sigma^{\alpha\beta(1)}$ 、 $Q^{\alpha(1)}$ 。

根据 C-E (1.9) 展开 Boltzmann 方程。

$$\partial_t = \epsilon \partial_{t_0} + \epsilon^2 \partial_{t_1}; \quad \frac{\partial}{\partial q^i} = \epsilon \frac{\partial}{\partial q^i}; \quad \frac{\partial}{\partial v^i} = \epsilon \frac{\partial}{\partial v^i}$$

以及

$$N = N^{(0)} + \epsilon N^{(1)} + \epsilon^2 N^{(2)} + \dots$$

展开得到  $\mathcal{O}(Kn^0)$  为

$$f^{(1)} = -\tau \left[ \partial_{t_0} f^{(0)} + v^i \frac{\partial}{\partial q^i} (f^{(0)}) + v^i f^{(0)} \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} - \frac{\partial (\Gamma_{jk}^i v^j v^k f^{(0)})}{\partial v^i} \right] \quad (\text{A.1})$$

首先，我们先来探索一下  $f^{(1)}$  与  $f^{(0)}$  在宏观参数上的关系：

将 (A.1) 除以  $f^{(0)}$ ,

$$\begin{aligned} \frac{f^{(1)}}{f^{(0)}} &= -\frac{\tau}{f^{(0)}} \left[ \partial_{t_0} f^{(0)} + v^i \frac{\partial}{\partial q^i} (f^{(0)}) + f^{(0)} \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} v^i - 2f^{(0)} \Gamma_{ki}^i v^k - v^j v^k \Gamma_{jk}^i \frac{\partial}{\partial v^i} (f^{(0)}) \right] \\ &= -\tau \left[ \partial_{t_0} \ln f^{(0)} + v^i \frac{\partial}{\partial q^i} (\ln f^{(0)}) - v^j v^k \Gamma_{jk}^i \frac{\partial}{\partial v^i} (\ln f^{(0)}) - \Gamma_{ki}^i v^k \right] \end{aligned} \quad (\text{A.2})$$

因此，我们需要找到  $\ln f^{(0)}$  的宏观表达式，由 (1.35) 以及  $f^{(0)} = f^{(0)}(\rho(\mathbf{q}, t), \mathbf{u}(\mathbf{q}, t), e(\mathbf{q}, t), \mathbf{q})$  可知：

$$\ln f^{(0)} = \frac{3}{2} \ln \left( \frac{3}{4\pi} \right) + \ln \rho - \frac{3}{2} \ln e - \left( \frac{3}{4e} \right) \iota^i \iota^j g_{ij} + \ln J \quad (\text{A.3})$$

推导 (A.2) 的各项：

与速度相关的第三项：

$$\frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial v^i} = -\frac{3}{4e} \frac{\partial}{\partial v^i} (v^i v^j + u^i u^j - v^i u^j - u^i v^j) g_{ij} = -\frac{3}{2e} \iota^j g_{ij} \quad (\text{A.4})$$

与时间相关的第一项:

$$\frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial t} = \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial \rho} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial u^j} \frac{\partial u^j}{\partial t} + \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial e} \frac{\partial e}{\partial t} \quad (\text{A.5})$$

与位置相关的第二项:

$$\frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial q^i} = \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial \rho} \frac{\partial \rho}{\partial q^i} + \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial u^j} \frac{\partial u^j}{\partial q^i} + \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial e} \frac{\partial e}{\partial q^i} + \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} \quad (\text{A.6})$$

推导过程中的中间项:

$$\begin{aligned} \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial \rho} &= \frac{\partial}{\partial \rho} \ln \rho = \frac{1}{\rho} \\ \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial u^j} &= -\frac{3}{4e} \frac{\partial}{\partial u^j} (v^i v^j + u^i u^j - v^i u^j - u^i v^j) g_{ij} = \frac{3}{2e} \iota^i g_{ij} \\ \frac{\partial \ln f^{(0)}}{\partial e} &= -\frac{\partial}{\partial e} \left( \frac{3}{4} \iota^i \iota^j g_{ij} + \frac{3}{2} \ln e \right) = \frac{1}{e} \left( \frac{3 \iota^i \iota^j g_{ij}}{4e} - \frac{3}{2} \right) \end{aligned} \quad (\text{A.7})$$

将中间项代入方程 (A.5)、(A.6), 最终整理 (A.2), 得到:

$$\begin{aligned} \frac{f^{(1)}}{f^{(0)}} &= -\tau \left[ \frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + v^i \frac{\partial \rho}{\partial q^i} \right) + \frac{3}{2e} \iota^i g_{ij} \left( \frac{\partial u^j}{\partial t} + v^i \frac{\partial u^j}{\partial q^i} \right) \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{e} \left( \frac{3 \iota^i \iota^j g_{ij}}{4e} - \frac{3}{2} \right) \left( \frac{\partial e}{\partial t} + v^i \frac{\partial e}{\partial q^i} \right) + \frac{3}{2e} \iota^j g_{ij} v^j v^k \Gamma_{jk}^i \right] \end{aligned} \quad (\text{A.8})$$

为了简化上述关系式, 代入同为 0 阶的 Euler 方程 (1.53), 整理得到:

归并整理得到:

$$\frac{f^{(1)}}{f^{(0)}} = -\tau \left[ \mathcal{E} + \frac{3}{2e} (\iota^i \iota_j \frac{\partial u^j}{\partial q^i} - \frac{\iota^j \iota_j}{3} \frac{\partial u^i}{\partial q^i} - \frac{\iota^j \iota_j}{3} \Gamma_{ki}^i u^k) + \frac{3}{2e} g_{ij} (\iota^j \Gamma_{jk}^i v^j v^k - \iota^i \Gamma_{ik}^j u^i u^k) \right] \quad (\text{A.9})$$

记,

$$\iota^i \mathcal{E}_i = \left( \frac{3 \iota^i \iota^j g_{ij}}{4e} - \frac{5}{2} \right) \left( \frac{1}{e} \frac{\partial e}{\partial q^i} \right) \iota^i$$

将 (A.9) 的第二项整理成对称张量的形式,

$$\iota^i \iota_j \frac{\partial u^j}{\partial q^i} = \frac{1}{2} (\iota^j \iota_i \frac{\partial u^i}{\partial q^j} + \iota^i \iota_j \frac{\partial u^j}{\partial q^i}) = \frac{\iota_i \iota_j}{2} (g^{jm} \frac{\partial u^i}{\partial q^m} + g^{im} \frac{\partial u^j}{\partial q^m}) \quad (\text{A.10})$$

再凑项得到广义形式的对称应力张量  $\mathcal{S}^{ij}$ ,

$$\begin{aligned} \mathcal{S}^{ij} &\equiv \frac{1}{2} (g^{jm} \frac{\partial u^i}{\partial q^m} + g^{jm} \Gamma_{mi}^i u^l + g^{im} \frac{\partial u^j}{\partial q^m} + g^{im} \Gamma_{mi}^j u^l) - \frac{g^{ij}}{3} \frac{\partial u^l}{\partial q^l} - \frac{g^{ij}}{3} \Gamma_{kl}^l u^k \\ &= \frac{1}{2} (g^{jk} u^i|_k + g^{ik} u^j|_k) - \frac{g^{ij}}{3} u^l|_l \end{aligned} \quad (\text{A.11})$$

因此, 将方程重新整理

$$\frac{f^{(1)}}{f^{(0)}} = -\tau \left[ \iota^i \mathcal{E}_i + \frac{3 \iota_i \iota_j}{2e} \mathcal{S}^{ij} + \frac{3}{2e} g_{ij} (\iota^j \Gamma_{jk}^i v^j v^k - \iota^i \Gamma_{ik}^j u^i u^k) - \frac{3 \iota_i \iota_j}{4e} (g^{jm} \Gamma_{mi}^i u^l + g^{im} \Gamma_{mi}^j u^l) \right] \quad (\text{A.12})$$



第三项为对称张量，可以得到

$$\begin{aligned}\mathcal{R}^{(ij)} &= g_{ij}(\iota^j \Gamma_{jk}^i v^j v^k - \iota^i \Gamma_{ik}^j u^i u^k) - \frac{\iota_i \iota_j}{2}(g^{im} \Gamma_{ml}^i u^l + g^{im} \Gamma_{ml}^j u^l) \\ \mathcal{R}^{(ji)} &= g_{ij}(\iota^i \Gamma_{ik}^j v^i v^k - \iota^j \Gamma_{jk}^i u^j u^k) - \frac{\iota_i \iota_j}{2}(g^{im} \Gamma_{ml}^j u^l + g^{jm} \Gamma_{ml}^i u^l)\end{aligned}\quad (\text{A.13})$$

$$\frac{1}{2}(\mathcal{R}^{(ij)} + \mathcal{R}^{(ji)}) = \frac{g_{ij}}{2}(\Gamma_{jk}^i \iota^j \iota^j \iota^k + \Gamma_{ik}^j \iota^i \iota^i \iota^k) \equiv \mathcal{R}_{iik} \iota^i \iota^i \iota^k \quad (\text{A.14})$$

记，

$$\mathcal{R}_{iik} = g_{ij} \Gamma_{ik}^j$$

最终，可以整理得到

$$\boxed{f^{(1)} = -\tau[\iota^i \mathcal{E}_i + \frac{3\iota_i \iota_j}{2e} \mathcal{S}^{ij} + \frac{3}{2e} \mathcal{R}_{iik} \iota^i \iota^i \iota^k] f^{(0)}} \quad (\text{A.15})$$

接下来，我们就可以通过  $f^{(1)}$  推导得到  $\sigma^{\alpha\beta(1)}$  和  $q^{\beta(1)}$ ：

首先，给出一些推导热流项  $\sigma^{\alpha\beta(1)} = -\int \iota^\alpha \iota^\beta f^{(1)} d\bar{v}$  所用到的关系：

$$\int \iota^\alpha \iota^\beta \iota^i \mathcal{E}_i f^{(0)} d\bar{v} = 0 \quad (\text{A.16})$$

$$\int \iota^\alpha \iota^\beta \iota_i \iota_j f^{(0)} d\bar{v} = \frac{4}{9} \rho e^2 (g^{\alpha\beta} g_{ij} + \delta_i^\alpha \delta_j^\beta + \delta_j^\alpha \delta_i^\beta) = \frac{8}{9} \rho e^2 \quad (\text{A.17})$$

由于  $i, j$  对称，当  $i \neq j, g_{ij} = 0$ 。且由于  $\text{tr}(\mathcal{S}^{ij}) = 0$ ，因此第一项可以消去。

第三项：

$$\int \iota^\alpha \iota^\beta \iota^i \iota^i \iota^k \mathcal{R}_{iik} f^{(0)} d\bar{v} = 0 \quad (\text{A.18})$$

最终，代入  $\sigma^{\alpha\beta(1)}$  表达式，整理得到，

$$\sigma^{\alpha\beta(1)} = -\int \iota^\alpha \iota^\beta f^{(1)} d\bar{v} = \frac{4}{3} \rho e \tau \mathcal{S}'^{\alpha\beta} + \Gamma_{ki}^k u^i g^{\alpha\beta} p \tau = 2\mu \mathcal{S}^{\alpha\beta} \quad (\text{A.19})$$

其中，剪切黏度  $\mu = \frac{2}{3} \rho e \tau = p \tau = \rho R T \tau$  的表达式已在 (1.7) 给出。

接下来，给出一些推导热流项  $Q^{\alpha(1)} = \frac{1}{2} \int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha f^{(1)} d\bar{v}$  所用到的关系：

$$\int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota_i \iota_j f^{(0)} d\bar{v} = 0 \quad (\text{A.20})$$

$$\int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha 2v^i \frac{1}{J} \frac{\partial J}{\partial q^i} f^{(0)} d\bar{v} = 0 \quad (\text{A.21})$$

$$\frac{3}{4e} \int g_{\beta\gamma} g_{ij} \iota^i \iota^j \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota^i f^{(0)} d\bar{v} = \frac{70}{9} g^{\alpha i} \rho e^2 \quad (\text{A.22})$$

$$\mathcal{R}_{iik} g^{ik} \int g_{\beta\gamma} g_{ij} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota^i \iota^j f^{(0)} d\bar{v} = \Gamma_{ki}^k \frac{70}{9} g^{\alpha i} \rho e^2 \quad (\text{A.23})$$

$$\frac{5}{2} \int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota^i f^{(0)} d\bar{v} = \frac{50}{9} g^{\alpha i} \rho e^2 \quad (\text{A.24})$$

最终，代入热流项  $\mathcal{Q}^{\alpha(1)}$ 、以及  $\int \iota^m \iota^n \iota^k f^{(1)} d\bar{v}$  的表达式，整理得到，

$$\begin{aligned}
\mathcal{Q}^{\alpha(1)} &= \frac{1}{2} \int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha f^{(1)} d\bar{v} \\
&= -\tau \frac{1}{2} \int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha [\iota^i \mathcal{E}_i + \frac{3\iota_i \iota_j}{2e} \mathcal{S}^{ij} + \frac{3}{2e} \mathcal{R}_{iik} \iota^i \iota^i \iota^k] f^{(0)} d\bar{v} \\
&= -\tau \frac{1}{2} \int g_{\beta\gamma} (\frac{3\iota^i \iota^j g_{ij}}{4e} - \frac{5}{2}) (\frac{1}{e} \frac{\partial e}{\partial q^i}) \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota^i f^{(0)} d\bar{v} - \tau \frac{1}{2} \frac{3}{2e} \mathcal{R}_{iik} \int g_{\beta\gamma} \iota^\beta \iota^\gamma \iota^\alpha \iota^i \iota^i \iota^k f^{(0)} d\bar{v} \quad (\text{A.25}) \\
&= -\frac{10}{9} \rho e \tau g^{\alpha i} \frac{\partial e}{\partial q^i} - \tau \frac{1}{2} \frac{3}{2e} \Gamma_{ki}^k \frac{70}{9} g^{\alpha i} \rho e^2 \\
&= -\kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} g^{\alpha i} - \frac{25}{4} \mu \Gamma_{ki}^k g^{\alpha i}
\end{aligned}$$

记，热传导率  $\kappa = \frac{5}{2} \rho R^2 T \tau$ ,  $kT = \frac{10}{9} \rho e^2 \tau$

类似地，

$$\int \iota^m \iota^n \iota^k f^{(1)} d\bar{v} = -2\kappa \frac{\partial T}{\partial q^i} g^{ik} g^{mn} - \frac{25}{2} \mu \Gamma_{li}^l g^{ik} g^{mn} \quad (\text{A.26})$$