

粘性流体力学基础

第二章: 粘性流体力学方程介绍

Ao Xu, Ph.D.

Associate Professor
Department of Fluid Mechanics, School of Aeronautics
Northwestern Polytechnical University

axu@nwpu.edu.cn

February 26, 2020

学习内容 (5学时)

- 1 张量运算(1学时)
- 2 连续方程(0.5学时)
- 3 动量方程(2学时)
- 4 能量方程(1.5学时)

2.1 张量运算：两种表示方法

- 张量理论是向量理论的直接延伸
- 向量两种表示方法：符号表示方法、指标表示方法

$$\mathbf{A} = A_1 \mathbf{e}_1 + A_2 \mathbf{e}_2 + A_3 \mathbf{e}_3 = \sum_{i=1}^3 A_i \mathbf{e}_i$$

求和约定：在以指标表示的向量或张量表达式中，某一指标在一项中出现两次，则表示该指标取遍 $i = 1, 2, 3$ 的所有值，然后再对不同指标值的结果求和。

$$\mathbf{A} = A_i e_i$$

重复出现的指标称为**哑标**，单独出现的指标称为**自由标**。改变哑标的字母并不改变表达式的内容。

2.1 张量运算：向量代数

在 n 维空间中，任一向量可以用 n 个线性无关的基向量的线性组合来表示。

例：三维空间的笛卡尔坐标系 x, y, z 中，选择一组正交标准化基 $\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$ 分别为沿 x, y, z 轴的单位矢量，则

$$\mathbf{v} = v_x \mathbf{i} + v_y \mathbf{j} + v_z \mathbf{k}$$

求和

$$\mathbf{w} = \mathbf{u} + \mathbf{v} \quad \rightarrow \quad w_i = u_i + v_i$$

点乘

$$b = \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} \quad \rightarrow \quad b = u_i v_i = u_1 v_1 + u_2 v_2 + u_3 v_3$$

2.1 张量运算：符号约定

Kronecker delta δ_{ij} :

$$\delta_{ij} = \begin{cases} 1 & \text{if } i = j, \\ 0 & \text{if } i \neq j. \end{cases}$$

满足

$$\begin{aligned} A_i \delta_{ij} &= A_j, & \delta_{ij} \delta_{jk} &= \delta_{ik} \\ \delta_{ii} &= 3, & \delta_{ij} \delta_{ij} &= 3 \end{aligned}$$

例1:

$$\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_j = \delta_{ij}$$

例2:

$$\mathbf{A} \cdot \mathbf{B} = (A_i \mathbf{e}_i) \cdot (B_j \mathbf{e}_j) = A_i B_j (\mathbf{e}_i \cdot \mathbf{e}_j) = A_i B_j \delta_{ij} = A_i B_i$$

2.1 张量运算：符号约定

置换符号 ε_{ijk} :

$$\varepsilon_{ijk} = \begin{cases} 1 & \text{if } ijk = 123, 231, 312, \\ 0 & \text{if any two indexes are alike,} \\ -1 & \text{if } ijk = 321, 213, 132. \end{cases}$$

满足

$$\varepsilon_{ijk} = \varepsilon_{jki} = \varepsilon_{kij}, \quad \varepsilon_{ijk} = -\varepsilon_{jik} = -\varepsilon_{ikj}$$

例1:

$$\mathbf{w} = \mathbf{u} \times \mathbf{v} \rightarrow w_i = \varepsilon_{ijk} u_j v_k$$

例2:

$$\varepsilon_{ijk} \delta_{ij} = 0$$

2.1 张量运算：张量

张量 \mathbf{T} 的分量写成矩阵形式

$$T_{ij} = \begin{bmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \\ T_{31} & T_{32} & T_{33} \end{bmatrix}$$

对称张量 $Q_{ij} = Q_{ji}$, 反对称张量 $R_{ij} = -R_{ji}$

张量分解：任意张量 T_{ij} 可以分解为对称张量和反对称张量之和。

$$T_{ij} = \frac{1}{2}T_{ij} + \frac{1}{2}T_{ji} + \frac{1}{2}T_{ij} - \frac{1}{2}T_{ji}$$

其中, $\frac{1}{2}T_{ij} + \frac{1}{2}T_{ji}$ 为对称张量; $\frac{1}{2}T_{ij} - \frac{1}{2}T_{ji}$ 为反对称张量。

2.1 张量运算：梯度

标量的梯度为向量

$$\nabla \phi \rightarrow \partial_i \phi$$

向量的梯度为张量

$$\nabla \mathbf{v} \rightarrow \partial_i v_j$$

2.1 张量运算：散度

向量的散度为标量

$$\nabla \cdot \mathbf{v} \rightarrow \partial_i v_i = \partial_1 v_1 + \partial_2 v_2 + \partial_3 v_3$$

张量的散度为向量

$$\nabla \cdot \mathbf{T} \rightarrow \partial_i T_{ij}$$

例1：标量梯度的散度

$$\nabla \cdot (\nabla \phi) = \nabla^2 \phi \rightarrow \partial_i \partial_i \phi$$

例2：向量梯度的散度

$$\nabla \cdot (\nabla \mathbf{v}) = \nabla^2 \mathbf{v} \rightarrow \partial_i \partial_i v_j$$

2.1 张量运算：张量代数

一个张量和一个向量的点积

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{T} = \mathbf{u} \quad \rightarrow \quad v_i T_{ij} = T_{ij} v_i = u_j$$

$$\mathbf{T} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{w} \quad \rightarrow \quad T_{ij} v_j = v_j T_{ij} = w_i$$

两个张量的双点积

$$\mathbf{T} : \mathbf{S} = a \quad \rightarrow \quad T_{ij} S_{ji} = \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 T_{ij} S_{ji} = a$$

两个向量的并矢积(dyadic product)

$$\mathbf{uv} = \mathbf{T} \quad \rightarrow \quad u_i v_j = T_{ij}$$

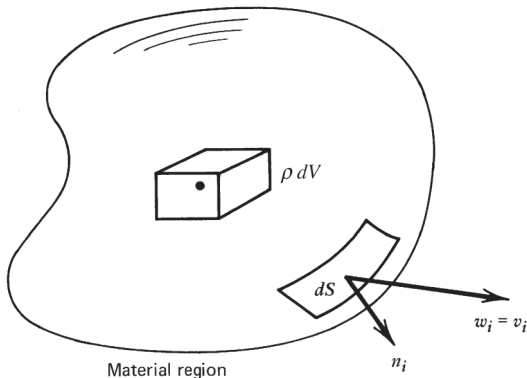
学习内容：第2.2节 连续方程(0.5学时)

- 1 张量运算(1学时)
- 2 连续方程(0.5学时)
- 3 动量方程(2学时)
- 4 能量方程(1.5学时)

2.2 连续方程：基本原理

- 前提：连续性假设
- 物理原理：质量守恒

$$\frac{dM_{MR}}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{MR} \rho dV = 0$$



2.2 连续方程

Leibnitz定理

$$\frac{d}{dt} \int_{R(t)} T_{ij\dots}(x_i, t) dV = \int_R \frac{\partial T_{ij\dots}}{\partial t} dV + \int_S n_k w_k T_{ij\dots} dS$$

$T_{ij\dots}$ 可以为任一标量、向量、张量，则

$$\frac{d}{dt} \int_{MR} \rho dV = \int_{MR} \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_{MR} n_i v_i \rho dS = 0$$

Gauss定理

$$\int_R \partial_i (T_{jk} \dots) dV = \int_S n_i T_{jk} \dots dS$$

$T_{ij\dots}$ 可以为任一标量、向量、张量，则

$$\int_{MR} n_i v_i \rho dS = \int_{MR} \partial_i (\rho v_i) dV = 0$$

2.2 连续方程

$$\int_{MR} \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_{MR} \partial_i (\rho v_i) dV = 0$$

连续方程

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \partial_i (\rho v_i) = 0$$

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

连续方程（不可压缩流动）

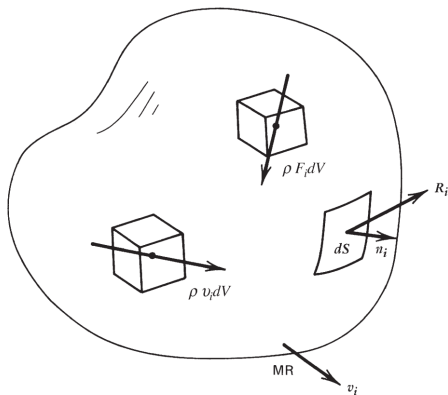
$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

学习内容：第2.3节 动量方程(2学时)

- 1 张量运算(1学时)
- 2 连续方程(0.5学时)
- 3 动量方程(2学时)
- 4 能量方程(1.5学时)

2.3 动量方程：基本原理

- 类比于牛顿第二定律
- 考虑流体微团受体积力(F_i)和表面力(R_i)的作用



2.3 动量方程：基本原理

- 净受力

$$\int_{MR} \rho F_i dV + \int_{MR} R_i dS$$

- 动量变化率

$$\frac{d}{dt} \int_{MR} \rho v_i dV$$

则

$$\frac{d}{dt} \int_{MR} \rho v_i dV = \int_{MR} \rho F_i dV + \int_{MR} R_i dS$$

类似连续性方程中的推导，利用Leibnitz定理和Gauss定理

$$\int \left[\frac{\partial(\rho v_i)}{\partial t} + \partial_j(\rho v_i v_j) \right] dV = \int \rho F_i dV + \int R_i dS$$

2.3 动量方程：表面力和应力张量

- 表面力 R_i 和应力张量 T_{ij} :

$$R_j = n_i T_{ij}$$

垂直于 i 轴平面的应力施加在 j 方向

Gauss定理:

$$\int R_i dS = \int n_j T_{ji} = \int \partial_j T_{ji}$$

则

$$\int \left[\frac{\partial(\rho v_i)}{\partial t} + \partial_j(\rho v_i v_j) - \rho F_i - \partial_j T_{ji} \right] dV = 0$$

$$\frac{\partial(\rho v_i)}{\partial t} + \partial_j(\rho v_i v_j) = \rho F_i + \partial_j T_{ji}$$

2.3 动量方程：应力张量

静止流体的应力张量 $T_{ij} = -p_t \delta_{ij}$ ，其中热力学压强 $p_t = f(e, \rho)$ 。

运动的流体表面元上承受法向应力和切向应力（内摩擦力）。

定义粘性应力张量 τ_{ij} 满足： $T_{ij} = -p_t \delta_{ij} + \tau_{ij}$

- 动力学压强 $p_m = -1/3 T_{ii}$

$$p_m - p_t = \xi \nabla \cdot \mathbf{V}$$

- 体积黏性系数 $\xi = \lambda + 2/3 \mu$
- Stokes假设： $p_m = p_t$.

2.3 动量方程

动量方程（不封闭，未知 τ ）

$$\frac{\partial(\rho v_i)}{\partial t} + \partial_j(\rho v_i v_j) = -\partial_i p + \partial_i \tau_{ij} + \rho F_i$$

$$\frac{\partial(\rho \mathbf{v})}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v} \mathbf{v}) = -\nabla p + \nabla \cdot \boldsymbol{\tau} + \rho \mathbf{F}$$

2.3 动量方程：应力张量和应变速率张量

牛顿流体粘性定律（本构方程）

$$T_{ij} = -p\delta_{ij} + \lambda S_{kk}\delta_{ij} + 2\mu S_{ij}$$

其中，应变速率张量

$$S_{ij} = \frac{1}{2}(\partial_i v_j + \partial_j v_i)$$

μ 为第一粘性系数， λ 为第二粘性系数。

- 在固体力学中，应力与应变成正比。
- 在流体力学中，应力与应变速率成正比。

应力-应变速率本构关系

$$\tau_{ij} = \lambda S_{kk}\delta_{ij} + 2\mu S_{ij}$$

$$\boldsymbol{\tau} = \lambda \delta \nabla \cdot \mathbf{v} + 2\mu \mathbf{S}$$

2.3 动量方程

动量方程（封闭，含应力-应变速率本构关系）

$$\frac{\partial(\rho v_i)}{\partial t} + \partial_j(\rho v_i v_j) = -\partial_i p + \lambda \partial_i S_{kk} + 2\mu \partial_i S_{ij} + \rho F_i$$

$$\frac{\partial(\rho \mathbf{v})}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v} \mathbf{v}) = -\nabla p + \lambda \nabla(\nabla \cdot \mathbf{v}) + 2\mu \nabla \cdot \mathbf{S} + \rho \mathbf{F}$$

易证 $2\nabla \cdot \mathbf{S} = \partial_i S_{ij} = 2\partial_i (\partial_i v_j + \partial_j v_i) = \partial_i \partial_i v_j + \partial_i \partial_j v_j = \nabla^2 \mathbf{v}$

动量方程(不可压缩流动)

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \nu \nabla^2 \mathbf{v} + \mathbf{F}$$

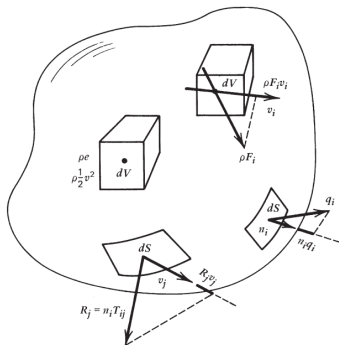
学习内容：第2.4节 能量方程(1.5学时)

- 1 张量运算(1学时)
- 2 连续方程(0.5学时)
- 3 动量方程(2学时)
- 4 能量方程(1.5学时)

2.4 能量方程：基本原理

- 能量变化速率等于热和功的传递
- 总能：内能（分子微观运动）和动能（宏观运动）之和

$$\rho(e + \frac{1}{2}v^2)dV$$



2.4 能量方程：做功和热传递

① 体积力功率

$$(F_i \rho dV) v_i$$

表面力功率

$$(R_i dS) v_i = n_j T_{ji} v_i dS$$

② 热量传递速率

$$-q_i n_i dS$$

其中 \mathbf{q} 为热通量（定义从表面内部传至外部为正）

2.4 能量方程：总能形式

能量变化速率等于热和功的传递速率

$$\frac{d}{dt} \int_{MR} \rho \left(e + \frac{1}{2} v^2 \right) dV = - \int_{MR} n_i q_i dS + \int_{MR} \rho F_i v_i dV + \int_{MR} n_i T_{ij} v_j dS$$

能量方程（总能形式，不封闭，未知 \mathbf{q} ）

$$\frac{\partial}{\partial t} \left[\rho \left(e + \frac{1}{2} v^2 \right) \right] + \partial_i \left[\rho v_i \left(e + \frac{1}{2} v^2 \right) \right] = -\partial_i q_i + \partial_i (T_{ij} v_j) + \rho v_i F_i$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \left[\rho \left(e + \frac{1}{2} v^2 \right) \right] + \nabla \cdot \left[\rho \mathbf{v} \left(e + \frac{1}{2} v^2 \right) \right] = -\nabla \cdot \mathbf{q} + \nabla \cdot (\mathbf{T} \cdot \mathbf{v}) + \rho \mathbf{v} \cdot \mathbf{F}$$

2.4 能量方程：内能形式

动量方程各项点乘 v_i ，得到

$$\frac{\partial}{\partial t} \left(\rho \frac{1}{2} v^2 \right) + \partial_i \left(\frac{1}{2} \rho v^2 v_i \right) = -v_i \partial_i p + v_i \partial_i \tau_{ij} + \rho v_i F_i$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{2} \rho v^2 \right) + \nabla \cdot \left(\rho \mathbf{v} \frac{1}{2} v^2 \right) = -\mathbf{v} \cdot \nabla p + \mathbf{v} \cdot (\nabla \cdot \boldsymbol{\tau}) + \rho \mathbf{v} \cdot \mathbf{F}$$

总能形式的能量方程减去上式，同时结合关系式

$$\begin{aligned} \partial_i (T_{ij} v_j) + v_i \partial_i p - v_i \partial_i \tau_{ij} &= \partial_i [(-p \delta_{ij} + \tau_{ij}) v_j] + v_i \partial_i p - v_i \partial_i \tau_{ij} \\ &= \partial_i (-p v_i) + \partial_j (\tau_{ij} v_i) + v_i \partial_i p - v_i \partial_i \tau_{ij} = -p \partial_i v_i + \tau_{ij} \partial_j v_i \end{aligned}$$

2.4 能量方程：内能形式

能量方程（内能形式，不封闭，未知 \mathbf{q} ）

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho e) + \partial_i(\rho v_i e) = -\partial_i q_i - p \partial_i v_i + \tau_{ij} \partial_j v_i$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho e) + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v} e) = -\nabla \cdot \mathbf{q} - p \nabla \cdot \mathbf{v} + \tau : \nabla \mathbf{v}$$

$$\frac{De}{Dt} = c_p \frac{DT}{Dt} - \rho^{-1} \beta T \frac{Dp}{Dt} + \rho^{-2} p \frac{D\rho}{Dt}$$

$$\frac{D(\rho e)}{Dt} = \rho c_p \frac{DT}{Dt} - \beta T \frac{Dp}{Dt} + \frac{p}{\rho} (-\rho \partial_i v_i)$$

2.4 能量方程：温度形式

能量方程（温度形式，不封闭，未知 \mathbf{q} ）

$$\rho c_p \frac{DT}{Dt} = -\partial_i q_i + \tau_{ij} \partial_j v_i + \beta T \frac{Dp}{Dt}$$

$$\rho c_p \frac{DT}{Dt} = -\nabla \cdot \mathbf{q} + \tau : \nabla \mathbf{v} + \beta T \frac{Dp}{Dt}$$

Fourier 热传导定律

$$q_i = -\kappa \partial_i T$$

$$\mathbf{q} = -\kappa \nabla T$$

Newton 应力应变速率：

$$\tau_{ij} = \lambda S_{kk} \delta_{ij} + 2\mu S_{ij}$$

2.4 能量方程：温度形式

$$\rho c_p \left(\frac{\partial T}{\partial t} + v_i \partial_i T \right) = \partial_i (\kappa \partial_i T) + (\lambda S_{kk} \delta_{ij} + 2\mu S_{ij}) \partial_j v_i + \beta T \frac{Dp}{Dt}$$

能量方程（温度形式，封闭）

$$\rho c_p \left(\frac{\partial T}{\partial t} + v_i \partial_i T \right) = \partial_i (\kappa \partial_i T) + \lambda S_{kk} S_{ii} + 2\mu S_{ij} \partial_j v_i + \beta T \frac{Dp}{Dt}$$

$$\rho c_p \left(\frac{\partial T}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla T \right) = \nabla \cdot (\kappa \nabla T) + \lambda (\nabla \cdot \mathbf{v})^2 + 2\mu \mathbf{S} : \mathbf{S} + \beta T \frac{Dp}{Dt}$$

The End