

笔记整理

赵丰

October 2, 2017

1 第二周第二次课

迹线

某一流体质点的运动轨迹, 其轨迹方程为常微分方程组 $\frac{d\vec{x}}{dt} = \vec{v}$, \vec{x} 为流体质点在 t 时刻的位置, 同时也依赖于初始位置 \vec{x}_0 (常微分方程组初值); $\vec{v} = u\vec{i} + v\vec{j} + w\vec{k}$ 为速度场, 每个分量都是空间位置和时间 t 的函数, 常微分方程组写成分量的形式为:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = u(x, y, z, t) \\ \frac{dy}{dt} = v(x, y, z, t) \\ \frac{dz}{dt} = w(x, y, z, t) \end{cases} \quad (1)$$

如对于如下的速度场

$$(u, v, w) = \left(\frac{x}{1+t}, y, z\right) \quad (2)$$

$t = 0$ 时初值条件为 $(x, y, z) = (1, 1, 1)$, 可直接求出上述常微分方程 (ODE) 有唯一解:

$$\begin{cases} x = 1 + t \\ y = e^t \\ z = 1 \end{cases} \quad (3)$$

这是关于 t 的参数曲线, 可以通过消元得到 $y = e^{x-1}, z = 1$, 这是用空间两个曲面的交线表示曲线的方法。

流线

数学定义为

$$\frac{d\vec{x}(s)}{ds} \times \vec{v} = \vec{0} \quad (4)$$

上述定义在给定速度场后描述了空间这样一族曲线, 每条曲线每点的切线方向与该点的速度场方向一致。使用向量外积的定义得到等价的定义形式

$$\frac{dx}{u(x, y, z, t)} = \frac{dy}{v(x, y, z, t)} = \frac{dz}{w(x, y, z, t)} \quad (5)$$

这里时间 t 是常数。上述方程如取 x 为自变量, 可得到关于 $(y(x), z(x))$ 的常微分方程组。比如对 $t = 0$ 时刻(2)式给出的速度场为 $(u, v, w) = (x, y, z)$, 求过

(1, 1, 1) 点的流线即解 ODE:

$$\begin{cases} \frac{dy}{dx} = \frac{y}{x} \\ \frac{dz}{dx} = \frac{z}{x} \end{cases} \quad (6)$$

初值条件是 $y(1) = 1, z(1) = 1$, 从而有唯一解 $y = x, z = x$ 。可以看出, 对同一个流场, 流线和迹线是不同的。

但对于定常流, 即 \mathbf{v} 不随时间变化, 流线簇和迹线簇重合。比如考虑平面流场 $(u, v) = (ax, -ay)$, (1)给出曲线簇 $x = c_1 e^{at}, y = c_2 e^{-at}$, (5)给出曲线簇 $xy = c$, 它们表示同一曲线簇。

其他概念:

脉线、时间线、流管、流体线、流体面

流体微团

考虑一流体微团 (系统) 研究其变形规律: 由图1可以看到, $\overrightarrow{OO'} + \overrightarrow{O'B'} =$

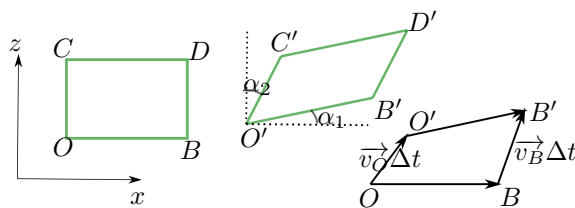


Figure 1: xz 平面矩形的变形

$\overrightarrow{OB} + \overrightarrow{BB'}$, 所以

$$\begin{aligned} \overrightarrow{O'B'} &= \overrightarrow{OB} + \overrightarrow{BB'} - \overrightarrow{OO'} \\ &= \Delta x \vec{i} + \vec{v}_B \Delta t - \vec{v}_O \Delta t \end{aligned} \quad (7)$$

又

$$\begin{aligned} \vec{v}_B &= \vec{v}(x + \Delta x, y, z, t) \\ \vec{v}_O &= \vec{v}(x, y, z, t) \end{aligned}$$

所以(7)式化为:

$$\overrightarrow{O'B'} = \Delta x \vec{i} + \Delta x \Delta t \frac{\partial \vec{v}}{\partial x} \quad (8)$$

进一步设速度场 $\vec{v} = (u, v, w)$, 则上式在直角坐标系下为:

$$\overrightarrow{O'B'} = [(1 + \frac{\partial u}{\partial x} \Delta t) \vec{i} + \frac{\partial v}{\partial x} \Delta t \vec{j} + \frac{\partial w}{\partial x} \Delta t \vec{k}] \Delta x \quad (9)$$

同样的方法可求出 $\overrightarrow{C'D'}$:

$$\begin{aligned}
\overrightarrow{C'D'} &= \overrightarrow{CD} + \overrightarrow{DD'} - \overrightarrow{CC'} \\
&= \Delta x \vec{i} + [\vec{v}(x + \Delta x, y, z + \Delta z, t) - \vec{v}(x, y, z + \Delta z, t)] \Delta t \\
&= \Delta x \vec{i} + \Delta x \Delta t \frac{\partial \vec{v}}{\partial x} \\
&\Rightarrow \overrightarrow{O'B'} = \overrightarrow{C'D'}
\end{aligned}$$

所以正六面体流体微团的微小变形后仍是平行六面体，其变形后的体积可用平行六面体体积公式求得。

设变形前正六面体由自 O' 出发的向量 $\overrightarrow{O'A} = \Delta y \vec{j}, \overrightarrow{O'B} = \Delta x \vec{i}, \overrightarrow{O'C} = \Delta z \vec{k}$ 张成，变形后的六面体由自 O' 出发的向量 $\overrightarrow{O'A'}, \overrightarrow{O'B'}, \overrightarrow{O'C'}$ 张成，对 xy, yz 两个表面类似的分析可以得到与(9)类似的式子：

$$\begin{aligned}
\overrightarrow{O'C'} &= [\frac{\partial u}{\partial z} \Delta t \vec{i} + \frac{\partial v}{\partial z} \Delta t \vec{j} + (1 + \frac{\partial w}{\partial z} \Delta t) \vec{k}] \Delta z \\
\overrightarrow{O'A'} &= [\frac{\partial u}{\partial y} \Delta t \vec{i} + (1 + \frac{\partial v}{\partial y} \Delta t) \vec{j} + \frac{\partial w}{\partial y} \Delta t \vec{k}] \Delta y
\end{aligned}$$

变形前正六面体体积 $\Delta\tau(t) = \Delta x \Delta y \Delta z$ ，经过 Δt 时间变形后六面体体积使用混合积公式 [1] 并略去高阶小为：

$$\Delta\tau(t + \Delta t) = [1 + (\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z}) \Delta t] \Delta x \Delta y \Delta z \quad (10)$$

定义流体微团的瞬时**体膨胀率**为单位体积变化的速率，即

$$\Delta\tau'(t) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta\tau(t + \Delta t) - \Delta\tau(t)}{\Delta\tau(t) \Delta t} \quad (11)$$

于是可以得到体膨胀率为 $\nabla \cdot \vec{v}$ ，为速度场的散度。当速度场的散度处处为 0 时，流体为不可压缩流体，变形前后体积不变。

类似的有**线变形率**的定义，对于 x 方向为：

$$\lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{|\overrightarrow{O'B'}| - |\overrightarrow{OB}|}{|\overrightarrow{OB}| \Delta t} \quad (12)$$

其中使用 Taylor 近似从(9)式出发有： $|\overrightarrow{O'B'}| \approx (1 + \frac{\partial u}{\partial x} \Delta t) \Delta x$ 于是可以求得 x 方向的线变形率为 $\frac{\partial u}{\partial x}$ ，进而得到体膨胀率为三个方向线变形率之和的结论。

流体的旋转角度

对于流体绕 y 轴的旋转角度定义为 $\overrightarrow{O'B'}$ 相对于 \overrightarrow{OB} 转过的角度与 $\overrightarrow{O'C'}$ 相对于 \overrightarrow{OC} 转过的角度的平均值。由于转角 α 很小，有近似 $\tan \alpha \approx \alpha$ ，所以由(9)式

$$\begin{aligned}
\angle \langle \overrightarrow{O'B'}, \overrightarrow{OB} \rangle &= \frac{\frac{\partial w}{\partial x} \Delta t}{1 + \frac{\partial u}{\partial x} \Delta t} \\
&\approx \frac{\partial w}{\partial x} \Delta t (1 - \frac{\partial u}{\partial x} \Delta t)
\end{aligned}$$

略去二阶小 $(\Delta t)^2$ 即得到图中的 $\alpha_1 = \frac{\partial w}{\partial x}$, 因为顺时针方向为负, 所以转角为 $-\alpha_1$ 。同理求出图中的 $\alpha_2 = \frac{\partial u}{\partial z}$ 所以流体绕 y 轴的旋转角度为

$$\begin{aligned}\omega_y &= \frac{\alpha_2 - \alpha_1}{2\Delta t} \\ &= \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right)\end{aligned}\quad (13)$$

流体的角变形率

对于流体在 xz 平面的角变形率:

$$\begin{aligned}\epsilon_{xz} &= \frac{\alpha_2 + \alpha_1}{2\Delta t} \\ &= \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right)\end{aligned}\quad (14)$$

2 第三周第一次课

流动运动学常用物理量的张量表示

变形率张量 $\mathbf{S} = [s_{ij}] = \frac{1}{2} (\Delta \vec{v} + (\Delta \vec{v})^T)$, 类似弹性力学中的应变张量, 为二阶对称张量。反称张量 $\mathbf{\Omega} = [\Omega_{ij}] = [\epsilon_{ijk}\omega_k]$, 其中 $\omega = \frac{1}{2}\Delta \times \mathbf{v}$ 并且我们有:

$$\nabla \vec{v} = \mathbf{S} - \mathbf{\Omega} [2] \quad (15)$$

其中速度梯度张量 $\nabla \vec{v} = [v_{ij}] = [\frac{\partial v_i}{\partial x_j}]$ ¹

运动分析

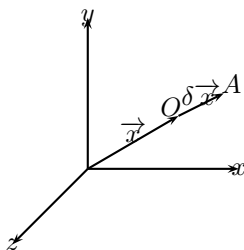


Figure 2: 流体质点从 O 点经 Δt 时间运动到 A 点

¹ $\mathbf{\Omega}$ 前是减号不是加号

Helmholz 速度分解定理, 参考图2, 有:

$$\vec{v}_A = v_j(\vec{x} + \delta\vec{x}, t)\vec{e}_j \quad (16)$$

$$= [v_j(\vec{x}, t) + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \delta x_i] \vec{e}_j \quad (17)$$

$$= [v_j(\vec{x}, t) + s_{ij}(\vec{x}, t) \delta x_i + \Omega_{ij}((\vec{x}, t)) \delta x_i] \vec{e}_j^2 \quad (18)$$

$$= \vec{v}_O + \delta x \cdot \vec{S}_O + \vec{\omega}_O \times \delta\vec{x} \quad (19)$$

其中最后一式用到了 Ω 和 $\vec{\omega}$ 的关系式:

$$\Omega \vec{x} = \vec{\omega} \times \vec{x} [3] \quad (20)$$

涡量 (vortex)

定义为: $\vec{\Omega} = \nabla \times \vec{v} = 2\vec{\omega}$, 其散度为零。

对于有相同流线方程的流场, 其涡量场可以不同。比如流场

$$\begin{cases} u = -y \\ v = x \end{cases} \quad (a) \quad \begin{cases} u = -\frac{y}{x^2+y^2} \\ v = \frac{x}{x^2+y^2} \end{cases} \quad (b) \quad (21)$$

二者的流线簇均为 $x^2 + y^2 = c$, 但 (a) 中涡量为 $2\vec{k}$ (b) 中速度场在极坐标下为 $\frac{\vec{e}_\theta}{r}$, 对于非原点处, 由极坐标系散度公式 [4] 得其散度为 $\frac{\partial 1/r}{\partial r} = 0$, 由极坐标系旋度公式 [5] 得涡量为 $\vec{0}$ 。在原点处, 由格林公式, 速度的环量 (环量积分) 等于涡通量:

$$\Gamma_l = \oint_l \vec{v} \cdot d\vec{x} \quad (22)$$

$$= \int_0^{2\pi} \frac{\vec{e}_\theta}{r} \cdot \vec{e}_\theta r d\theta \quad (23)$$

$$= 2\pi \quad (24)$$

另外不难验证 $\arctan \frac{y}{x}$ 是后一个流场的势函数, 在极坐标下其表示为 θ 。

其他概念:

涡线、涡面、涡管

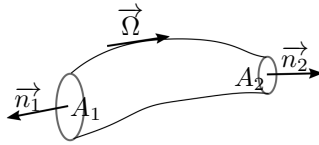


Figure 3: 涡通量的守恒性质

² $\frac{\partial v_j}{\partial x_i}$ 是 v_{ji} , 与(15)不矛盾。

参考图3, 对于涡管的任一两个横截面 A_1, A_2 , 有

$$\iint_{A_1} \vec{\Omega} \cdot \vec{n}_1 dA = \iint_{A_2} \vec{\Omega} \cdot \vec{n}_2 dA \quad (25)$$

即沿涡管各截面涡通量大小相等。

给定流场的散度与涡量求速度场

已知区域 D 内的速度场 \vec{v} 在区域内满足如下的偏微分方程 (PDE):

$$\begin{cases} \nabla \cdot \vec{v} = \theta(\vec{x}) \\ \nabla \times \vec{v} = \vec{\Omega}(\vec{x}) \end{cases} \quad (26)$$

在边界上给出法向速度的大小: $\vec{v} \cdot \vec{n} = v_{bn}(\vec{x})$ 则由 Poisson 方程在 Neumann 边界条件下解的性质可以得到速度场是唯一确定的。

首先运用 PDE 的叠加原理将原问题分解为求如下三个 PDE:

$$\begin{cases} \nabla \cdot \vec{v}_E = \theta(\vec{x}) \\ \nabla \times \vec{v}_E = \vec{0} \end{cases} (a) \quad \begin{cases} \nabla \cdot \vec{v}_V = 0 \\ \nabla \times \vec{v}_V = \vec{\Omega}(\vec{x}) \end{cases} (b) \quad \begin{cases} \nabla \cdot \vec{u} = 0 \\ \nabla \times \vec{u} = \vec{0} \end{cases} (c) \quad (27)$$

其中 (27.c) 式附加第二类边界条件 $\vec{u} \cdot \vec{n} = v_{bn}(\vec{x}) - \vec{v}_E \cdot \vec{n} - \vec{v}_V \cdot \vec{n}$

对于 (27.a), 由无旋条件可知存在势场 Φ_E 使得 $\vec{v}_E = \nabla \Phi_E$, 于是得到 Φ_E 在求解区域内满足 Poisson 方程:

$$\nabla^2 \Phi_E(\vec{x}) = \theta(\vec{x}) \quad (28)$$

该方程可由三维 Laplace 方程的基本解 $\frac{1}{|\vec{x}|}$ 与 $\theta(\vec{x})$ 做卷积得到 [6], 写成分量的形式即为:

$$\Phi_E(x, y, z) = -\frac{1}{4\pi} \iiint_D \frac{\theta(\xi, \eta, \zeta)}{R(x, y, z; \xi, \eta, \zeta)} d\xi d\eta d\zeta \quad (29)$$

这里

$$R(x, y, z; \xi, \eta, \zeta) = |\vec{R}((x, y, z; \xi, \eta, \zeta))| \quad (30)$$

$$\vec{R}((x, y, z; \xi, \eta, \zeta)) = (x - \xi) \vec{i} + (y - \eta) \vec{j} + (z - \zeta) \vec{k} \quad (31)$$

直接计算得到: $\nabla \frac{1}{R} = -\frac{\vec{R}}{R^3}$, 其中梯度算子是关于 (x, y, z) 的。所以我们有:

$$\vec{v}_E = \frac{1}{4\pi} \iiint_D \frac{\theta(\xi, \eta, \zeta) \vec{R}}{R^3} d\xi d\eta d\zeta \quad (32)$$

比如散度场 θ 为 δ 函数, 可以得到点源诱导的速度场为:

$$\vec{v}_E = \frac{1}{4\pi} \frac{x \vec{i} + y \vec{j} + z \vec{k}}{(x^2 + y^2 + z^2)^{3/2}} \quad (33)$$

这与万有引力场和点电荷诱导的静电场形式相同。

对于 (27.b), 难以得到一般条件下的闭式解, 因此对涡量 $\vec{\Omega}$ 在求解域的边界上附加条件

$$\vec{\Omega} \cdot \vec{n} = 0 \quad (34)$$

为此, 我们先用张量分析的 $\epsilon - \delta$ 恒等式 $\epsilon_{ilm}\epsilon_{ijm} = \delta_{jl}\delta_{mn} - \delta_{mj}\delta_{ln}$ 证明如下的等式:

$$\nabla \times (\nabla \times \vec{A}) = \nabla(\nabla \cdot \vec{A}) - \nabla \cdot (\nabla \vec{A}) \quad (35)$$

Proof.

$$\begin{aligned} \nabla \times (\nabla \times \vec{A}) &= \nabla(\epsilon_{ijk} \frac{\partial A_k}{\partial x_j} \vec{e}_i) \\ &= \epsilon_{nmi} \frac{\partial(\epsilon_{ijk} \frac{\partial A_k}{\partial x_j})}{\partial x_m} \vec{e}_n \\ &= (\delta_{nj}\delta_{mk} - \delta_{nk}\delta_{mj}) \frac{\partial^2 A_k}{\partial x_j^2} \vec{e}_n^3 \\ &= (\frac{\partial^2 A_k}{\partial x_n^2} \vec{e}_n) - (\frac{\partial^2 A_n}{\partial x_j^2} \vec{e}_n) \\ &= (\frac{\partial}{\partial x_n} (\frac{\partial A_k}{\partial x_n} \vec{e}_n)) - (\frac{\partial}{\partial x_k} (\frac{\partial A_n}{\partial x_j} \vec{e}_n \vec{e}_j) \cdot \vec{e}_k) \\ &= (\frac{\partial}{\partial x_n} (\nabla \cdot \vec{A}) \vec{e}_n) - (\frac{\partial}{\partial x_j} (\nabla \vec{A}) \cdot \vec{e}_j) \\ &= \nabla(\nabla \cdot \vec{A}) - \nabla \cdot (\nabla \vec{A}) \end{aligned}$$

□

运用上面的等式, 我们推导 **Biot-Savart 定律**:

首先假设 (27.b) 中 \vec{v} 可以写成 $\vec{v} = \nabla \times \vec{A}$, 则 (27.b) 中第一式自然满足, 而第二式由(35)式可化为:

$$\nabla(\nabla \cdot \vec{A}) - \nabla \cdot (\nabla \vec{A}) = \vec{\Omega} \quad (36)$$

下面我们证明对于区域 D , 不考虑边界条件,(36)的一个解为:

$$\vec{A} = \frac{1}{4\pi} \iiint_D \frac{\vec{\Omega}(\xi, \eta, \zeta)}{R(x, y, z; \xi, \eta, \zeta)} d\xi d\eta d\zeta \quad (37)$$

Proof. 首先证明 $\nabla \cdot \vec{A} = 0$, 记 ∇ 是关于 (x, y, z) 求梯度, 而 ∇' 是关于 ξ, η, ζ

³ $\frac{\partial^2 A_k}{\partial x_j^2} \vec{e}_n$ 是对 A 的各个分量求 Laplace, 相当于对矢量 A 先求梯度再求散度。

求梯度，于是有：

$$\begin{aligned}
\nabla \cdot \vec{A} &= \frac{1}{4\pi} \iiint_D \vec{\Omega}(\xi, \eta, \zeta) \cdot \nabla \left(\frac{1}{R} \right) d\xi d\eta d\zeta \\
&= -\frac{1}{4\pi} \iiint_D \vec{\Omega}(\xi, \eta, \zeta) \cdot \nabla' \left(\frac{1}{R} \right) d\xi d\eta d\zeta \\
&= -\frac{1}{4\pi} \iiint_D \nabla' \cdot \left(\frac{\vec{\Omega}}{R} \right) d\xi d\eta d\zeta \\
&= -\frac{1}{4\pi} \iint_{\partial D} \frac{\vec{\Omega} \cdot \vec{n}}{R} dS \\
&= 0 \quad (\text{由式(34)})
\end{aligned}$$

另一方面，与(29)式类似，由基本解与 Ω 做卷积得到：

$$-\nabla \cdot (\nabla \vec{A}) = \vec{\Omega} \quad (38)$$

从而我们得到了(36)式的一个特解。 \square

因此对于无散有旋的情形 (27.b), 我们得到速度场为：

$$\vec{v}_V = \frac{1}{4\pi} \iiint_D \nabla \left(\frac{1}{R} \right) \times \vec{\Omega} d\xi d\eta d\zeta \quad (39)$$

$$= \frac{1}{4\pi} \iiint_D \frac{\vec{\Omega} \times \vec{R}}{R^3} d\xi d\eta d\zeta \quad (40)$$

以**直线涡诱导的速度场**为例，考虑一空间涡量场为：

$$\vec{\Omega} \cdot \vec{k} = \begin{cases} \infty, & (0, 0, z) \\ 0, & \text{otherwise} \end{cases} \quad (41)$$

其余两个方向分量为零, 并且涡通量为常数 Γ , 即对于区域 $A_\epsilon(k) = \{(x, y, z) | x^2 + y^2 < \epsilon, z = k\}$, 有

$$\iint_{A_\epsilon(k)} \vec{\Omega} \cdot \vec{n} dS = \Gamma \quad (42)$$

可以求出上述直线涡产生的速度场沿 z 轴方向不变, 对于其 x, y 平面内的速度场, 与式 (21.b) 描述的相同。下面用(40)式直接求该速度场, 这里 $D = \mathbb{R}^3$, 代

表全空间：

$$\begin{aligned}
\vec{v}_V &= \frac{1}{4\pi} \iiint_D \frac{\vec{\Omega} \times \vec{R}}{R^3} d\xi d\eta d\zeta, \text{ 化为累次积分, 先算 } \xi, \eta \\
&= \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}} \left(\iint_{A_\epsilon(\zeta)} \frac{\vec{\Omega} \times \vec{R}}{R^3} d\xi d\eta \right) d\zeta, \epsilon \text{ 可任意小} \\
&= \frac{1}{4\pi} \int_{\mathbb{R}} \left(\frac{\Gamma \vec{k} \times \vec{R}'}{R'^3} \right) d\zeta, R' = R(x, y, z; 0, 0, \zeta) \\
&= \frac{\Gamma}{4\pi} \int_{\mathbb{R}} \left(\frac{x \vec{j} - y \vec{i}}{(x^2 + y^2 + (z - \zeta)^2)^{\frac{3}{2}}} \right) d\zeta \\
&= \frac{\Gamma}{2\pi} \frac{-y \vec{i} + x \vec{j}}{x^2 + y^2}
\end{aligned}$$

References

- [1] https://en.wikipedia.org/wiki/Triple_product
- [2] <http://www.continuummechanics.org/velocitygradient.html>
- [3] https://en.wikipedia.org/wiki/Angular_velocity#Angular_velocity_tensor
- [4] https://en.wikipedia.org/wiki/Divergence#Cylindrical_coordinates
- [5] [https://en.wikipedia.org/wiki/Curl_\(mathematics\)](https://en.wikipedia.org/wiki/Curl_(mathematics))
- [6] https://en.wikipedia.org/wiki/Fundamental_solution