

第 2 章 矢量及并矢分析

2.1 广义正交曲线坐标系

2.1.1 单位矢量与度量因子

设正交曲线坐标为 $p(u_1, u_2, u_3)$, 直角坐标:
 $p(x, y, z)$, 则有

$$\left. \begin{aligned} u_1 &= g_1(x, y, z) \\ u_2 &= g_2(x, y, z) \\ u_3 &= g_3(x, y, z) \end{aligned} \right\} \begin{aligned} x &= G_1(u_1, u_2, u_3) \\ y &= G_2(u_1, u_2, u_3) \\ z &= G_3(u_1, u_2, u_3) \end{aligned} \quad (2.1)$$

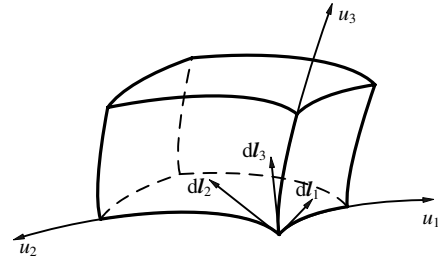


图 2.1 体积元

一般来说, 微分 du_i 并不一定具有长度量纲, 并沿着坐标曲线的弧长微元矢量 dl_i 的, 只有用适当的系数 h_i 乘 du_i 才得到弧长, 即

$$d\mathbf{l} = \hat{\mathbf{u}}_1 dl_1 + \hat{\mathbf{u}}_2 dl_2 + \hat{\mathbf{u}}_3 dl_3 = \hat{\mathbf{u}}_1 h_1 du_1 + \hat{\mathbf{u}}_2 h_2 du_2 + \hat{\mathbf{u}}_3 du_3 \quad (2.2)$$

h_i 称为度量因子 (Lamé 系数), 其中 $\hat{\mathbf{u}}_1, \hat{\mathbf{u}}_2, \hat{\mathbf{u}}_3$ 一般不是常矢量. 因为在直角坐标系下 $d\mathbf{l} = \hat{\mathbf{x}} dx + \hat{\mathbf{y}} dy + \hat{\mathbf{z}} dz$, 设 $d\mathbf{l}$ 只沿 u_1 线方向, u_2, u_3 为常数, 则

$$\begin{aligned} \hat{\mathbf{u}}_1 &= \frac{d\mathbf{l}}{h_1 du_1} = \frac{\hat{\mathbf{x}} dx + \hat{\mathbf{y}} dy + \hat{\mathbf{z}} dz}{h_1 du_1} \\ &= \hat{\mathbf{x}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial x}{\partial u_1} + \hat{\mathbf{y}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial y}{\partial u_1} + \hat{\mathbf{z}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial z}{\partial u_1} \\ &= \hat{\mathbf{x}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial G_1}{\partial u_1} + \hat{\mathbf{y}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial G_2}{\partial u_1} + \hat{\mathbf{z}} \frac{1}{h_1} \frac{\partial G_3}{\partial u_1} \end{aligned} \quad (2.3)$$

其中

$$dx = \frac{\partial x}{\partial u_1} du_1 + \frac{\partial x}{\partial u_2} du_2 + \frac{\partial x}{\partial u_3} du_3$$

同理

$$\hat{\mathbf{u}}_2 = \hat{\mathbf{x}} \frac{1}{h_2} \frac{\partial G_1}{\partial u_2} + \hat{\mathbf{y}} \frac{1}{h_2} \frac{\partial G_2}{\partial u_2} + \hat{\mathbf{z}} \frac{1}{h_2} \frac{\partial G_3}{\partial u_2}. \quad (2.4)$$

$$\hat{\mathbf{u}}_3 = \hat{\mathbf{x}} \frac{1}{h_3} \frac{\partial G_1}{\partial u_3} + \hat{\mathbf{y}} \frac{1}{h_3} \frac{\partial G_2}{\partial u_3} + \hat{\mathbf{z}} \frac{1}{h_3} \frac{\partial G_3}{\partial u_3}. \quad (2.5)$$

其中 h_i , $i = 1, 2, 3$ 为度量因子, 以及已知 G_1, G_2, G_3 , 则 \hat{u}_i , $i = 1, 2, 3$ 可确定. 由于 $d\mathbf{l} = \hat{x} dx + \hat{y} dy + \hat{z} dz$, 若只沿 u_1 方向, 则 $d\mathbf{l}_1 = d\mathbf{l} = \hat{x} \frac{\partial x}{\partial u_1} du_1 + \hat{y} \frac{\partial y}{\partial u_1} du_1 + \hat{z} \frac{\partial z}{\partial u_1} du_1$, 所以

$$dl_1 = h_1 du_1 = \left[\left(\frac{\partial G_1}{\partial u_1} \right)^2 + \left(\frac{\partial G_2}{\partial u_1} \right)^2 + \left(\frac{\partial G_3}{\partial u_1} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}} du_1$$

即

$$h_i = \sqrt{\left[\sum_{n=1}^3 \left(\frac{\partial G_n}{\partial u_i} \right)^2 \right]}, \quad i = 1, 2, 3$$

体积元为

$$dV = h_1 h_2 h_3 du_1 du_2 du_3 = \frac{du_1 du_2 du_3}{|\nabla u_1| |\nabla u_2| |\nabla u_3|} \quad (2.6)$$

2.1.2 坐标变换下单位矢量间的关系

设

$$d\mathbf{l} = h_1 du_1 \hat{u}_1 + h_2 du_2 \hat{u}_2 + h_3 du_3 \hat{u}_3 \quad (\text{变前的坐标系})$$

$$d\mathbf{l} = h'_1 du'_1 \hat{u}'_1 + h'_2 du'_2 \hat{u}'_2 + h'_3 du'_3 \hat{u}'_3 \quad (\text{变后的坐标系})$$

于是有

$$\begin{cases} \hat{u}'_1 = \frac{\partial \mathbf{l}}{\partial u'_1} = \hat{u}_1 \frac{h_1}{h'_1} \frac{\partial u_1}{\partial u'_1} + \hat{u}_2 \frac{h_2}{h'_1} \frac{\partial u_2}{\partial u'_1} + \hat{u}_3 \frac{h_3}{h'_1} \frac{\partial u_3}{\partial u'_1} \\ \hat{u}'_2 = \hat{u}_1 \frac{h_1}{h'_2} \frac{\partial u_1}{\partial u'_2} + \hat{u}_2 \frac{h_2}{h'_2} \frac{\partial u_2}{\partial u'_2} + \hat{u}_3 \frac{h_3}{h'_2} \frac{\partial u_3}{\partial u'_2} \\ \hat{u}'_3 = \hat{u}_1 \frac{h_1}{h'_3} \frac{\partial u_1}{\partial u'_3} + \hat{u}_2 \frac{h_2}{h'_3} \frac{\partial u_2}{\partial u'_3} + \hat{u}_3 \frac{h_3}{h'_3} \frac{\partial u_3}{\partial u'_3} \end{cases} \quad (2.7)$$

特别地, 对和直角坐标之间的变换, 用矩阵表示, 有

$$\begin{bmatrix} du_1 \\ du_2 \\ du_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} & \frac{\partial u_1}{\partial x_2} & \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \\ \frac{\partial u_2}{\partial x_1} & \frac{\partial u_2}{\partial x_2} & \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \\ \frac{\partial u_3}{\partial x_1} & \frac{\partial u_3}{\partial x_2} & \frac{\partial u_3}{\partial x_3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} dx_1 \\ dx_2 \\ dx_3 \end{bmatrix} = [T] \begin{bmatrix} dx_1 \\ dx_2 \\ dx_3 \end{bmatrix} \quad (2.8)$$

其中 $[T]$ 为变换矩阵, 矩阵 $[T]$ 的行列式称为 Jacobi 式, 记为

$$J = |T| = \frac{\partial(u_1, u_2, u_3)}{\partial(x_1, x_2, x_3)} = (\nabla u_1, \nabla u_2, \nabla u_3) \quad (2.9)$$

在 $J \neq 0$ 时, 有

$$[T][dx_i] = [du_i] = [T][T]^{-1}[du_i]$$

例 椭圆柱坐标系,

$$\left. \begin{aligned} x = G_1 &= p \cosh \xi \cos \eta \\ y = G_2 &= p \sinh \xi \sin \eta \\ z = G_3 &= z \end{aligned} \right\} \begin{aligned} h_1 = h_\xi &= h_2 = h_\eta = p \sqrt{\cosh^2 \xi - \cos^2 \eta} \\ h_3 &= h_z = 1 \end{aligned} \quad (2.10)$$

证明

$$\begin{aligned} h_1 = h_\xi &= \left[\left(\frac{\partial x}{\partial \xi} \right)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial \xi} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}} = [(p \sinh \xi \cos \eta)^2 + (-p \cosh \xi \sin \eta)^2]^{\frac{1}{2}} \\ &= p [(\cos^2 \xi - 1) \cos^2 \eta + \cosh^2 \xi (1 - \cos^2 \eta)]^{\frac{1}{2}} = p \sqrt{\cosh^2 \xi - \cos^2 \eta} \end{aligned}$$

2.1.3 变量分离的充要条件

这里讨论的变量分离限于标量 Helmholtz 方程^[59]

$$\nabla^2 \psi + k^2 \psi = 0 \quad (2.11)$$

由后述式 (2.45), 在正交曲线坐标系下展开为

$$\sum_{n=1}^3 \frac{1}{h_1 h_2 h_3} \cdot \frac{\partial}{\partial u_n} \left| \frac{h_1 h_2 h_3}{h_n^2} \frac{\partial \psi}{\partial u_n} \right| + k^2 \psi = 0 \quad (2.12)$$

设有 3×3 行列式如下

$$S = \begin{vmatrix} \varphi_{11} & \varphi_{12} & \varphi_{13} \\ \varphi_{21} & \varphi_{22} & \varphi_{23} \\ \varphi_{31} & \varphi_{32} & \varphi_{33} \end{vmatrix} \quad (2.13)$$

则按第一列各元素的代数余子式展开, 有

$$\sum_{n=1}^3 M_n \varphi_{n1} = S, \quad \sum_{n=1}^3 M_n \varphi_{nm} = 0, m \neq 1 \quad (2.14)$$

其中

$$M_1 = \frac{\partial S}{\partial \varphi_{11}} = \begin{vmatrix} \varphi_{22} & \varphi_{23} \\ \varphi_{32} & \varphi_{33} \end{vmatrix}, \quad M_2 = - \begin{vmatrix} \varphi_{12} & \varphi_{13} \\ \varphi_{32} & \varphi_{33} \end{vmatrix}, \quad M_3 = \begin{vmatrix} \varphi_{12} & \varphi_{13} \\ \varphi_{22} & \varphi_{23} \end{vmatrix}$$

若方程 (2.12) 可以展开为分离变量

$$\psi(u_1, u_2, u_3) = U_1(u_1)U_2(u_2)U_3(u_3) \quad (2.15)$$

且分别满足方程

$$\frac{1}{f_n} \frac{d}{du_n} \left[f_n \frac{d}{du_n} U_n(u_n) \right] + [k_1^2 \varphi_{n1} + k_2^2 \varphi_{n2} + k_3^2 \varphi_{n3}] U_n(u_n) = 0 \quad (2.16)$$

式中 $n = 1, 2, 3$, $k_1 = k$, 而 k_2, k_3 为新的分离常数. 若将上式乘以 $\frac{M_n}{S} U_l U_m$, 其中 $n, l, m = 1, 2, 3$, $n \neq l \neq m$, 再对 n 求和, 考虑到 (2.14) 的关系, 可得

$$\sum_{n=1}^3 \frac{M_n}{S f_n} \frac{\partial}{\partial u_n} \left[f_n \frac{\partial \psi}{\partial u_n} \right] + k^2 \psi = 0 \quad (2.17)$$

则此式与 (2.12) 形式相同. 由此可知, 若 (2.12) 式可分离为如式 (2.16) 的三个独立常微分方程, 须满足下列条件:

1. f_1, f_2, f_3 应该分别仅为 u_1, u_2, u_3 的函数, 即 $f_n = f_n(u_n)$;
2. 行列式 S 的每一行中各元素 φ_{nm} 应当仅为 u_n 的函数. 具有这种特性的行列式称为 Stäckel 行列式. 显然, 第一列各元素的余子式 M_n 应当与 u_n 无关.
3. 比较式 (2.12) 和式 (2.17) 可知, 因子 $\frac{h_1 h_2 h_3}{h_n^2}$ 应为 $f_n(u_n)$ 与另一函数 $g_n(u_l, u_m)$ 的乘积, g_n 与 u_n 无关. 即

$$\frac{h_1 h_2 h_3}{h_n^2} = f_n(u_n) g_n(u_l, u_m), \quad , n, l, m = 1, 2, 3, n \neq l \neq m \quad (2.18)$$

将式 (2.18) 代入式 (2.12), 可知

$$h_n^2 = \frac{S}{M_n} \quad (2.19)$$

于是

$$\frac{h_1 h_2 h_3}{S} = \frac{f_1(u_1) g_1(u_2, u_3)}{M_1(u_2, u_3)} = \frac{f_2(u_2) g_2(u_3, u_1)}{M_2(u_3, u_1)} = \frac{f_3(u_3) g_3(u_1, u_2)}{M_3(u_1, u_2)} \quad (2.20)$$

由此求得

$$\frac{h_1 h_2 h_3}{S} = f_1(u_1) f_2(u_2) f_3(u_3) \quad (2.21)$$

这样, 若在给定坐标系中, Stäckel 行列式存在, 且式 (2.21) 成立, 那么 Helmholtz 方程在相应的坐标系中即可分离变量.

例 直角坐标系中, $h_1 = h_2 = h_3 = 1$, 由式 (2.18) 有

$$1 = f_1(x)g_1(y, z)$$

$$1 = f_2(y)g_2(z, x)$$

$$1 = f_3(z)g_3(x, y)$$

可见 $f_1 = f_2 = f_3 = 1, S = 1, M_1 = M_2 = M_3 = 1$, 经过试探以后可以建立 Stäckel 行列式为

$$S = \begin{vmatrix} 0 & -1 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

因此, Helmholtz 方程在直角坐标系中是可以分离变量的.

又如在圆柱坐标系中, $h_1 = h_3 = 1, h_2 = \rho$, 于是有

$$\rho = f_1(\rho)g_1(\varphi, z)$$

$$\frac{1}{\rho} = f_2(\varphi)g_2(z, \rho)$$

$$\rho = f_3(z)g_3(\rho, \varphi)$$

由此可知 $f_1 = \rho, f_2 = f_3 = 1, S = 1, M_1 = M_2 = M_3 = 1$, 则有

$$S = \begin{vmatrix} 0 & -\frac{1}{\rho^2} & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

球坐标下, $f_1 = r^2, f_2 = \sin \theta, f_3 = 1, M_1 = 1, M_2 = \frac{1}{r^2}, M_3 = \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta}$, Stäckel 行列式为

$$S = \begin{vmatrix} 1 & -\frac{1}{r^2} & 0 \\ 0 & 1 & -\frac{1}{\sin^2 \theta} \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

2.2 电磁理论中的符号矢量方法

矢量场论是电磁理论中最基本的数学工具. 但是, 传统的 ∇ 算子及其与其它算子的组合表达的运算法, 却难以找到系统的阐述和严格的论证. 戴振铎教授对矢量场论作了全面的历史回顾, 指出了至今仍存在于矢量分析中的混淆和错误, 找到了产生错误的根源, 并通过“符号矢量”方法, 系统地建立了一套完善的矢量场符号运算理论, 澄清了矢量分析学科中长期存在的问题.^[57]

2.2.1 传统算子理论中的问题

众所周知,在笛卡尔坐标系下, ∇ 算子的定义为

$$\nabla = \hat{x} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \quad (2.22)$$

其中, $\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}$ 分别代表三个正交坐标轴方向上的单位矢量,若用 x_1, x_2, x_3 分别代替 x, y, z , 则上式可表示为

$$\nabla = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.23)$$

在目前通用的矢量分析中,都是利用上述 ∇ 算子表述矢量场的散度和旋度的,表达形式如下:

$$\text{div } \mathbf{F} = \nabla \cdot \mathbf{F} = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i \cdot \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x_i} \quad (2.24)$$

$$\text{rot } \mathbf{F} = \nabla \times \mathbf{F} = \sum_{i=1}^3 \hat{x}_i \times \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x_i} \quad (2.25)$$

在笛卡尔坐标系下,表面上看这个结果没有问题,但实际上,这个结果仅仅是一个形式上凑出来的结果而不是推算出来的.例如,认为 $\partial/\partial x_i$ 是标量算子,因而可以越过点乘和叉乘符号,直接作用于矢量之上,这一步骤是没有根据的.于是,当散度和旋度在其它坐标系中用 ∇ 算符表达的适合,这种概念造成的错误就会逐渐暴露出来.

从物理意义上讲,矢量的散度和旋度是不依赖与坐标系的选择的,算符“ ∇ ”和矢量符号“ \mathbf{F} ”的形式可用于任何坐标系中.也就是说,如果上述算符 ∇ 与矢量形式的点乘和形式的叉乘的概念正确的化,那么在任意坐标系下,都可以将矢量的散度和旋度表示为算子 ∇ 和矢量 \mathbf{F} 之间的点乘和叉乘.

在正交坐标系下,假定矢量的散度是一个点积,则

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \left(\sum_i \frac{\hat{u}_i}{h_i} \frac{\partial}{\partial v_i} \right) \cdot \mathbf{F} = \sum_i \frac{1}{h_i} \frac{\partial F_i}{\partial v_i} \quad (2.26)$$

其中, h_i 是度量因子, \hat{u}_i 是 i 坐标轴上的单位矢量, v_i 是相应的坐标变量.例如,对于球坐标系, $\hat{u}_i = (\hat{u}_r, \hat{u}_\theta, \hat{u}_\varphi)$, $v_i = (r, \theta, \varphi)$, $h_i = (1, r, r \sin \theta)$, 则 ∇ 算符与矢量 \mathbf{F} 的点乘为

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \frac{\partial}{\partial r} F_r + \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} F_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \varphi} F_\varphi$$

而用正确方法求得的球坐标系下的矢量 \mathbf{F} 的散度表达式为

$$\operatorname{div} \mathbf{F} = \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial}{\partial r} (r^2 F_r) + \frac{1}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta F_\theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \varphi} F_\varphi$$

显然, $\nabla \cdot \mathbf{F} \neq \operatorname{div} \mathbf{F}$. 类似的运算也可以说明 $\nabla \times \mathbf{F} \neq \operatorname{rot} \mathbf{F}$. Morse 等发现, 若要用点乘和叉乘表达散度和旋度, 则在正交曲线坐标系中, 同一个 ∇ 算符表示梯度和散度, 必须具有不同的形式, 才能得到正确的结果, 即

$$\nabla = \sum_i \frac{\hat{\mathbf{u}}_i}{h_i} \cdot \frac{\partial}{\partial v_i} \quad (\text{对于梯度})$$

$$\nabla = \sum_i \frac{1}{\Omega} \hat{\mathbf{u}}_i \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i} \right) \quad (\text{对于散度})$$

式中, $\Omega = \prod_i h_i$. 而且要按照下述计算步骤才能得到正确的结果:

$$\left[\sum_i \frac{1}{\Omega} \hat{\mathbf{u}}_i \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i} \right) \right] \cdot \mathbf{F} \rightarrow \frac{1}{\Omega} \sum_i \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i} \hat{\mathbf{u}}_i \cdot \mathbf{F} \right)$$

上述现象说明, 不能简单使用 ∇ 算符的同一形式, 而且还要加上没有根据的规则才能得到散度表达式的正确结果. 此外, 运算中还要对含 ∇ 的表达式做出一些运算方法的规则. 例如

$$\begin{aligned} \nabla \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) &= (\nabla \cdot \mathbf{B})\mathbf{A} - (\nabla \cdot \mathbf{A})\mathbf{B} \\ &= (\nabla \cdot \mathbf{B}_c)\mathbf{A} + (\nabla \cdot \mathbf{B})\mathbf{A}_c - (\nabla \cdot \mathbf{A}_c)\mathbf{B} - (\nabla \cdot \mathbf{A})\mathbf{B}_c \end{aligned}$$

式中下标 c 表示该矢量对于算子而言是常矢量.

上式中第一步运算把 ∇ 看成矢量, 利用矢量恒等式得到; 第二步把 ∇ 看成微分符号, 根据两函数乘积的微分法则得出. 从所得结果看, $(\nabla \cdot \mathbf{B})\mathbf{A}$ 不是 $(\operatorname{div} \mathbf{B})\mathbf{A}$ 而是 $(\nabla \cdot \mathbf{B}_c)\mathbf{A} + (\nabla \cdot \mathbf{B})\mathbf{A}_c$. 再者, 按规定 \mathbf{B}_c 是常矢量, $\nabla \cdot \mathbf{B}_c = 0$, 会得到错误结果, 于是在传统的矢量分析中, 为了避免这一错误, 不得不规定算子 ∇ 必须作用于变矢量, 故将 $(\nabla \cdot \mathbf{B}_c)\mathbf{A}$ 改为 $(\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A}$. 这种处理虽然可以得到正确的结果, 但没有合理的解释.

2.2.2 新算符的引入

戴振铎教授通过分析 ∇ 算子在矢量场论中出现的问题, 发现其错误的根源在于 ∇ 只是梯度算子, 而散度和旋度算子根本不是 ∇ 与其它算子的复合, 而是独立的. 戴振铎教授引入了两个新符号 ∇ 和 ∇ 分别表示散度和旋度算子. 在笛卡尔坐标系中原有的梯度算子 ∇ 和新引入的算子

分别定义为:

$$\nabla = \sum_i \hat{x}_i \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.27a)$$

$$\nabla = \sum_i \hat{x}_i \cdot \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.27b)$$

$$\nabla = \sum_i \hat{x}_i \times \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.27c)$$

在正交曲线坐标系中, ∇ 、 ∇ 和 ∇ 分别定义为

$$\nabla = \sum_i \frac{\hat{u}_i}{h_i} \frac{\partial}{\partial v_i} \quad (2.28a)$$

$$\nabla = \sum_i \frac{\hat{u}_i}{h_i} \cdot \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.28b)$$

$$\nabla = \sum_i \frac{\hat{u}_i}{h_i} \times \frac{\partial}{\partial x_i} \quad (2.28c)$$

∇ 、 ∇ 和 ∇ 具有不依赖坐标系选择的性质.

2.2.3 符号矢量方法

90年代, 戴振铎教授正式提出“符号矢量”方法, 并形成了系统理论. 其核心思想是引入符号矢量 ∇ , 并将 ∇ 的表达式 $T(\nabla)$ 定义为

$$T\nabla = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\oiint_S T(\hat{n}) dS}{\Delta V} \quad (2.29)$$

式中, ΔV 是任意小体积, S 是包围 ΔV 的表面, \hat{n} 是 S 面上面元 dS 的单位外法线矢量. $T(\nabla)$ 是一个符号表达式, 包含一个符号矢量 ∇ . 将一个有意义的矢量表达式中的某个矢量用矢量 ∇ 代替就得到了一个符号表达式. 例如, 选择 $T(\nabla) = \mathbf{F} \cdot \nabla$, 那么 $T(\hat{n})$ 的形式就被限定为 $\mathbf{F} \cdot \hat{n}$, 于是

$$\mathbf{F} \cdot \nabla = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\oiint_S \mathbf{F} \cdot \hat{n} dS}{\Delta V} = \text{div } \mathbf{F} = \sum_i \hat{x}_i \cdot \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x_i} \quad (2.30)$$

如果选择 $T(\nabla) = \nabla \cdot \mathbf{F}$, 结果不变, 因为 $\hat{n} \cdot \mathbf{F} = \mathbf{F} \cdot \hat{n}$, 因此

$$\nabla \cdot \mathbf{F} = \mathbf{F} \cdot \nabla = \nabla \mathbf{F} \quad (2.31)$$

上述结论正好符合散度的定义, 而这个作用是通过符号矢量 ∇ 与 \mathbf{F} 的点乘来表达的. 如果

选择 $T(\nabla)$ 的形式为 $f\nabla$ 或 ∇f , 由式 (2.29) 可以得到梯度表达式

$$\nabla f = f\nabla = \nabla f \quad (2.32)$$

如果选择 $T(\nabla) = \nabla \times \mathbf{F} = -\mathbf{F} \times \nabla$, 可得旋度表达式

$$\nabla \times \mathbf{F} = -\mathbf{F} \times \nabla = \nabla \mathbf{F} \quad (2.33)$$

上述结论也是显见成立的. 对于三维体积 ΔV , $\oint_S \mathbf{F} \times \hat{\mathbf{n}} dS$ 是 \mathbf{F} 沿表面的最大流量, 其随 ΔV 趋于零 ($\Delta V \rightarrow \Delta S, S \rightarrow l$) 便过渡到二维的最大环量面密度, 即 \mathbf{F} 的旋度. 同理, 对于标量场 f , 其在某点的最大变化率的大小与方向即为 f 的梯度. 由 $\oint_S f \hat{\mathbf{n}} dS$ 得到的是 f 增加最快的方向, 取极限就得到了标量场 f 在该点的梯度 ∇f .

由以上分析可知, 符号矢量 ∇ 可以作为梯度算子 ∇ , 散度算子 ∇ 以及旋度选择 ∇ 的生成矢量.

在正交曲线坐标系下, 通过推导, 可以得到如下的计算 $T(\nabla)$ 的表达式:

$$T(\nabla) = \frac{1}{\Omega} \sum \frac{\partial}{\partial v_i} \left[\frac{\Omega}{h_i} T(\hat{\mathbf{u}}_i) \right] \quad (2.34)$$

利用以下的关系式

$$\sum_i \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i} \hat{\mathbf{u}}_i \right) = 0 \quad (2.35)$$

$$\frac{\partial \hat{\mathbf{u}}_i}{\partial v_i} = - \left[\frac{1}{h_j} \frac{\partial h_i}{\partial v_j} \hat{\mathbf{u}}_j + \frac{1}{h_k} \frac{\partial h_i}{\partial v_k} \hat{\mathbf{u}}_k \right] \quad (2.36)$$

$$\frac{\partial \hat{\mathbf{u}}_i}{\partial v_j} = \frac{1}{h_i} \frac{\partial h_j}{\partial v_i} \hat{\mathbf{u}}_j, \quad (i \neq j) \quad (2.37)$$

于是有

$$\nabla \mathbf{F} = \frac{1}{\Omega} \sum_i \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i} F_i \right) \quad (2.38)$$

$$\nabla \mathbf{F} = \frac{1}{\Omega} \sum_{i,j,k} h_i \hat{\mathbf{u}}_i \left[\frac{\partial(h_k F_k)}{\partial v_j} - \frac{\partial(h_j F_j)}{\partial v_k} \right] \quad (2.39)$$

其中, $i, j, k = 1, 2, 3$ 顺序循环取值.

引理 2.2.1 对于任意 $T(\nabla)$ 表达式, 式中的符号矢量 ∇ 可以作为一个矢量, 矢量代数中的恒等式均适用.

引理 2.2.2 对含有两个函数的符号表达式, 有

$$T(\nabla, a, b) = T(\nabla_a, a, b) + T(\nabla_b, a, b) \quad (2.40)$$

其中, ∇_a 和 ∇_b 是两个部分符号矢量, 简单来讲, 就是仅对 a (或 b) 进行微分运算. 其定义如下:

$$T(\nabla_a, a, b) = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\left[\oiint_s T(\hat{n}, a, b) dS \right]_{b=const}}{\Delta V} \quad (2.41)$$

在正交曲线坐标系下, 上式可化为

$$T(\nabla_a, a, b) = \frac{1}{\Omega} \sum \frac{\partial}{\partial v_i} \left[\frac{\Omega}{h_i} T(\hat{u}_i, a, b) \right]_{b=const} \quad (2.42)$$

利用符号矢量方法推导矢量分析中的恒等式, 不仅可以获得正确的结果, 而且过程非常清晰. 如推导 $\text{rot}(\mathbf{A} \times \mathbf{B})$:

$$\nabla \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = \nabla_A \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) + \nabla_B \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B})$$

由引理 1, 根据三重矢量叉乘公式有:

$$\begin{aligned} \nabla_A \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) &= (\nabla_A \cdot \mathbf{B})\mathbf{A} - (\nabla_A \cdot \mathbf{A})\mathbf{B} \\ &= (\mathbf{B} \cdot \nabla_A)\mathbf{A} - (\nabla_A \cdot \mathbf{A})\mathbf{B} \\ &= \mathbf{B} \cdot \nabla \mathbf{A} - \mathbf{B} \nabla \mathbf{A} \end{aligned} \quad (2.43)$$

这是根据 ∇ 的矢量性, 因而有 $\nabla_A \cdot \mathbf{B} = \mathbf{B} \cdot \nabla_A$. 同理有

$$\nabla_B \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = \mathbf{A} \nabla \mathbf{B} - \mathbf{A} \cdot \nabla \mathbf{B}$$

因此

$$\nabla(\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = \mathbf{B} \cdot \nabla \mathbf{A} + \mathbf{A} \nabla \mathbf{B} - \mathbf{A} \cdot \nabla \mathbf{B} - \mathbf{B} \nabla \mathbf{A} \quad (2.44)$$

2.2.4 其它常用运算及矢量恒等式

f 的 Laplace 运算式:

$$\nabla \nabla f = \sum_i \frac{1}{\Omega} \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i^2} \frac{\partial f}{\partial v_i} \right) \quad (2.45)$$

\mathbf{F} 的 Laplace 运算式:

$$\nabla \nabla \mathbf{F} = \sum_i \frac{1}{\Omega} \frac{\partial}{\partial v_i} \left(\frac{\Omega}{h_i^2} \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial v_i} \right) = \nabla \nabla \mathbf{F} - \nabla \nabla \mathbf{F} \quad (2.46)$$

常用坐标系下的标量 Laplace 算子:

圆柱坐标系

$$\nabla \nabla \equiv \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} = \frac{\partial^2}{\partial \rho^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}.$$

圆球坐标系

$$\begin{aligned} \nabla \nabla &\equiv \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \varphi} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r^2 \sin \varphi} \frac{\partial}{\partial \varphi} \left(\sin \varphi \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) \\ &= \frac{1}{r^2} \left(r^2 \frac{\partial^2}{\partial r^2} + 2r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \varphi} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r^2 \sin \varphi} \left(\cos \varphi \frac{\partial}{\partial \varphi} + \sin \varphi \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2} \right) \\ &= \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2 \sin^2 \varphi} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\cos \varphi}{r^2 \sin \varphi} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2}. \end{aligned}$$

单位矢量的导数:

$$\frac{\partial \hat{u}_j}{\partial v_k} = \frac{1}{h_j} \frac{\partial h_k}{\partial v_j} \hat{u}_k \quad (2.47)$$

$$\frac{\partial \hat{u}_i}{\partial v_i} = - \left(\frac{1}{h_j} \frac{\partial h_i}{\partial v_j} \hat{u}_j + \frac{1}{h_k} \frac{\partial h_i}{\partial v_k} \hat{u}_k \right) \quad (2.48)$$

矢量恒等式

$$(\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}) = \mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = \mathbf{b} \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{a}) = \mathbf{c} \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \quad (2.49)$$

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c} \quad (2.50)$$

$$\text{Lagrange 恒等式 } (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = \begin{vmatrix} \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{a} \cdot \mathbf{d} \\ \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{b} \cdot \mathbf{d} \end{vmatrix} \quad (2.51)$$

$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = (\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{d})\mathbf{c} - (\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c})\mathbf{d} \quad (2.52)$$

$$\nabla(ab) = a \nabla b + b \nabla a \quad (2.53)$$

$$\nabla(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) = a \nabla b + \mathbf{b} \cdot \nabla a \quad (2.54)$$

$$\nabla(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = \nabla a \times \mathbf{b} + a \nabla \mathbf{b} \quad (2.55)$$

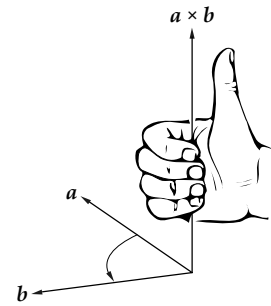


图 2.2 矢量的叉乘

$$\nabla(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = \mathbf{b} \cdot \nabla \mathbf{a} - \mathbf{a} \cdot \nabla \mathbf{b} \quad (2.56)$$

$$\nabla(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) = \mathbf{a} \times \nabla \mathbf{b} + \mathbf{b} \times \nabla \mathbf{a} + (\mathbf{a} \cdot \nabla) \mathbf{b} + (\mathbf{b} \cdot \nabla) \mathbf{a} \quad (2.57)$$

$$\nabla(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = (\mathbf{b} \cdot \nabla) \mathbf{a} + \mathbf{a} \nabla \mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \nabla) \mathbf{b} - \mathbf{b} \nabla \mathbf{a} \quad (2.58)$$

$$\nabla(\nabla \mathbf{a}) = \nabla(\nabla \mathbf{a}) - \nabla \nabla \mathbf{a} \quad (2.59)$$

$$\nabla(\nabla a) = 0 \quad (2.60)$$

$$\nabla(\nabla \mathbf{a}) = 0 \quad (2.61)$$

证明 证明式 (2.56).

$$\begin{aligned} \nabla(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) &= \nabla_a \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) + \nabla_b \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \\ &= \mathbf{b} \cdot (\nabla_a \times \mathbf{a}) - \mathbf{a} \cdot (\nabla_b \times \mathbf{b}) = \mathbf{b} \cdot \nabla \mathbf{a} - \mathbf{a} \cdot \nabla \mathbf{b}. \blacksquare \end{aligned} \quad (2.62)$$

证明 证明式 (2.57)^[3].

$$\begin{aligned} \nabla(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) &= \nabla_a(\mathbf{b} \cdot \mathbf{a}) + \nabla_b(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) \\ &= (\mathbf{b} \cdot \nabla_a) \mathbf{a} - \mathbf{b} \times (\mathbf{a} \times \nabla_a) + (\mathbf{a} \cdot \nabla_b) \mathbf{b} - \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \nabla_b) \\ &= (\mathbf{b} \cdot \nabla_a) \mathbf{a} + \mathbf{b} \times (\nabla_a \times \mathbf{a}) + (\mathbf{a} \cdot \nabla_b) \mathbf{b} + \mathbf{a} \times (\nabla_b \times \mathbf{b}) \\ &= \mathbf{a} \times \nabla \mathbf{b} + \mathbf{b} \times \nabla \mathbf{a} + (\mathbf{a} \cdot \nabla) \mathbf{b} + (\mathbf{b} \cdot \nabla) \mathbf{a}. \blacksquare \end{aligned} \quad (2.63)$$

2.3 并矢及其运算

2.3.1 并矢函数

如果两个矢量不是点乘或叉乘, 而是并乘, 就构成二阶张量, 也称为并矢, 定义为

$$\overline{\mathbf{D}} = \mathbf{A} \mathbf{B} \quad (2.64)$$

其中, \mathbf{A} 和 \mathbf{B} 分别称为 $\overline{\mathbf{D}}$ 的前元素和后元素. 或者, 考虑三个不同的矢量函数

$$\mathbf{D}_j = \sum_i D_{ij} \hat{\mathbf{x}}_i, \quad j = 1, 2, 3 \quad (2.65)$$

则并矢函数 $\overline{\mathbf{D}}$ 可定义为

$$\overline{\mathbf{D}} = \sum_j \mathbf{D}_j \hat{\mathbf{x}}_j \quad (2.66)$$

其中 D_j 称为 \bar{D} 的三个矢量分量, 将式 (2.65) 代入式 (2.66), 则

$$\bar{D} = \sum_i \sum_j D_{ij} \hat{x}_i \hat{x}_j \quad (2.67)$$

定义并矢的转置 $(\bar{D})^T$

$$(\bar{D})^T = BA = \sum_j \hat{x}_j D_j = \sum_i \sum_j D_{ij} \hat{x}_j \hat{x}_i = \sum_i \sum_j D_{ji} \hat{x}_i \hat{x}_j \quad (2.68)$$

定义并矢与矢量之间的前标积, 它是一个矢量:

$$\mathbf{C} \cdot \bar{D} = (\mathbf{C} \cdot \mathbf{A})\mathbf{B} = \mathbf{B}(\mathbf{C} \cdot \mathbf{A}) = \mathbf{B}(\mathbf{A} \cdot \mathbf{C}) = \sum_j (\mathbf{C} \cdot D_j) \hat{x}_j = \sum_i \sum_j C_i D_{ij} \hat{x}_j \quad (2.69)$$

定义并矢与矢量之间的后标积, 它是一个通常与前标积不相等的矢量:

$$\begin{aligned} \bar{D} \cdot \mathbf{C} &= \mathbf{A}(\mathbf{B} \cdot \mathbf{C}) = (\mathbf{B} \cdot \mathbf{C})\mathbf{A} = (\mathbf{C} \cdot \mathbf{B})\mathbf{A} \\ &= \sum_j D_j (\hat{x}_j \cdot \mathbf{C}) = \sum_i \sum_j C_i D_{ij} \hat{x}_i = \sum_i \sum_j C_i D_{ji} \hat{x}_j \end{aligned} \quad (2.70)$$

于是有

$$\mathbf{a} \cdot (\bar{D})^T = \bar{D} \cdot \mathbf{a} \quad (2.71)$$

矢量与并矢之间同样可以做矢积, 定义矢量与并矢的前矢积:

$$\mathbf{C} \times \bar{D} = (\mathbf{C} \times \mathbf{A})\mathbf{B} = \sum_j (\mathbf{C} \times D_j) \hat{x}_j \quad (2.72)$$

而后矢量积定义为:

$$\bar{D} \times \mathbf{C} = \mathbf{A}(\mathbf{B} \times \mathbf{C}) = \sum_j D_j (\hat{x}_j \times \mathbf{C}) \quad (2.73)$$

将矢量混合积恒等式每一项分别后置 \hat{x}_j , 将所得结果求和, 得到

$$\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \times \bar{\mathbf{c}}) = -\mathbf{b} \cdot (\mathbf{a} \times \bar{\mathbf{c}}) = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \bar{\mathbf{c}} \quad (2.74)$$

若将后两项中的 \mathbf{b} 变为并矢, 考虑三个独立的方程:

$$-(\mathbf{a} \times \bar{\mathbf{c}}) \cdot \mathbf{b}_j = (\bar{\mathbf{c}})^T \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}_j) \quad (2.75)$$

再后置一个单位矢量 \hat{x}_j , 将结果对 j 求和, 得到

$$-(\mathbf{a} \times \bar{\mathbf{c}})^T \cdot \mathbf{b} = (\bar{\mathbf{c}})^T \cdot (\mathbf{a} \times \bar{\mathbf{b}}) \quad (2.76)$$

类似地, 可以得到

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \bar{\mathbf{c}}) = (\mathbf{a} \cdot \bar{\mathbf{c}})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\bar{\mathbf{c}} \quad (2.77)$$

$$\mathbf{a} \times \bar{\mathbf{b}} = -[(\bar{\mathbf{b}})^T \times \mathbf{a}]^T \quad (2.78)$$

并矢与并矢的点乘:

$$\mathbf{AB} \cdot (\mathbf{CD}) = A(\mathbf{B} \cdot \mathbf{C})\mathbf{D} \neq (\mathbf{CD}) \cdot \mathbf{AB} \quad (2.79)$$

并矢之间有四种二重运算

$$\mathbf{AB} \dot{\cdot} \mathbf{CD} = (\mathbf{B} \cdot \mathbf{C})(\mathbf{A} \cdot \mathbf{D}) \quad (2.80a)$$

$$\mathbf{AB} \dot{\times} \mathbf{CD} = (\mathbf{B} \cdot \mathbf{C})(\mathbf{A} \times \mathbf{D}) \quad (2.80b)$$

$$\mathbf{AB} \times \mathbf{CD} = (\mathbf{B} \times \mathbf{C})(\mathbf{A} \cdot \mathbf{D}) \quad (2.80c)$$

$$\mathbf{AB} \times \mathbf{CD} = (\mathbf{B} \times \mathbf{C})(\mathbf{A} \times \mathbf{D}) \quad (2.80d)$$

2.3.2 并矢的分析

并矢的散度 $\nabla \bar{\mathbf{F}}$ 定义为

$$\nabla \bar{\mathbf{F}} = \sum_j (\nabla F_j) \hat{x}_j = \sum_i \sum_j \frac{\partial F_{ij}}{\partial x_j} \hat{x}_i \hat{x}_j \quad (2.81)$$

它是一个矢量函数. 并矢函数的旋度定义为

$$\nabla \bar{\mathbf{F}} = \sum_j (\nabla F_j) \hat{x}_j = \sum_i \sum_j (\nabla F_{ij} \times \hat{x}_i) \hat{x}_j \quad (2.82)$$

此处应用了矢量恒等式 $\nabla(F_{ij} \hat{x}_j) = \nabla F_{ij} \times \hat{x}_j$.

并矢函数的旋度是一个并矢函数. 一个矢量函数的梯度定义为

$$\nabla \mathbf{F} = \sum_j (\nabla F_j) \hat{x}_j = \sum_i \sum_j \frac{\partial F_j}{\partial x_i} \hat{x}_i \hat{x}_j \quad (2.83)$$

它是一个并矢.

若一个并矢函数是一单位并矢 $\bar{\mathbf{I}}$ 和一个标量函数 f 的积, 即 $\bar{\mathbf{F}} = f \bar{\mathbf{I}}$, 则

$$\nabla \bar{\mathbf{F}} = \nabla(f \bar{\mathbf{I}}) = \sum_i \nabla(f \hat{x}_i) \hat{x}_i = \sum_i \frac{\partial f}{\partial x_i} \hat{x}_i = \nabla f \quad (2.84)$$

且

$$\nabla \bar{\mathbf{F}} = \nabla(f \bar{\mathbf{I}}) = \sum_i \nabla(f \hat{x}_i) \hat{x}_i = \sum_i (\nabla f \times \hat{x}_i) \hat{x}_i = \nabla f \times \bar{\mathbf{I}} \quad (2.85)$$

并矢函数还具有下列计算公式:

$$\nabla(\mathbf{a}\mathbf{b}) = \mathbf{a}\nabla\mathbf{b} + (\nabla\mathbf{a})\mathbf{b} \quad (2.86)$$

$$\nabla(\mathbf{a}\bar{\mathbf{b}}) = \mathbf{a}\nabla\bar{\mathbf{b}} + (\nabla\mathbf{a}) \cdot \bar{\mathbf{b}} \quad (2.87)$$

$$\nabla(\mathbf{a}\bar{\mathbf{b}}) = \mathbf{a}\nabla\bar{\mathbf{b}} + (\nabla\mathbf{a}) \times \bar{\mathbf{b}} \quad (2.88)$$

$$\nabla(\nabla\bar{\mathbf{a}}) = \nabla(\nabla\bar{\mathbf{a}}) - \nabla(\nabla\bar{\mathbf{a}}) \quad (2.89)$$

$$\nabla(\nabla\bar{\mathbf{a}}) = 0 \quad (2.90)$$

2.4 矢量和并矢积分定理

2.4.1 基本积分定理

对于矢量和并矢有下列熟知的积分定理:

1. Gauss / Остроградский 定理 (散度定理)

$$\iiint_V \nabla \cdot \mathbf{F} \, dV = \oiint_S (\hat{\mathbf{n}} \cdot \mathbf{F}) \, dS \quad (2.91)$$

$$\iint_S \nabla_S \mathbf{F} \, dS = \oint_l (\hat{\mathbf{m}} \cdot \mathbf{F}) \, dl, \quad (\hat{\mathbf{m}} = \hat{\mathbf{l}} \times \hat{\mathbf{n}}, \text{即面元边沿外法线单矢}) \quad (2.92)$$

$$\iiint_V \nabla \cdot \bar{\mathbf{A}} \, dV = \oiint_S (\hat{\mathbf{n}} \cdot \bar{\mathbf{A}}) \, dS \quad (2.93)$$

2. 旋度定理

$$\iiint_V \nabla \times \mathbf{F} \, dV = \oiint_S (\hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{F}) \, dS \quad (2.94)$$

$$\iint_S \nabla_S \mathbf{F} \, dS = \oint_l (\hat{\mathbf{m}} \times \mathbf{F}) \, dl \quad (2.95)$$

$$\iiint_V \nabla \times \bar{\mathbf{A}} \, dV = \oiint_S (\hat{\mathbf{n}} \times \bar{\mathbf{A}}) \, dS \quad (2.96)$$

3. 梯度定理

$$\iiint_V \nabla f \, dV = \oiint_S \hat{\mathbf{n}} f \, dS \quad (2.97)$$

$$\iint_S \nabla_S f \, dS = \oint_L \hat{\mathbf{m}} f \, dl \quad (2.98)$$

$$\iint_S \nabla_S \mathbf{F} \, dV = \oiint_S \hat{\mathbf{n}} \mathbf{F} \, dS \quad (2.99)$$

4. Stokes 定理

$$\iint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot \nabla \mathbf{F} \, dS = \oint_L \mathbf{F} \cdot d\mathbf{l} \quad (2.100)$$

$$\iint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot \nabla \bar{\mathbf{A}} \, dS = \oint_L d\mathbf{l} \cdot \bar{\mathbf{A}} \quad (2.101)$$

5. 叉积梯度定理

$$\iint_S \hat{\mathbf{n}} \times \nabla f \, dS = \oint_L f \, d\mathbf{l} \quad (2.102)$$

 6. 叉 ∇ 叉积定理

$$\iint_S (\hat{\mathbf{n}} \times \nabla) \times \mathbf{F} \, dS = \oint_L d\mathbf{l} \times \mathbf{F} \quad (2.103)$$

2.4.2 Green 定理

若 f_1, f_2 在区域 V 及其闭合边界 S 具有一阶连续偏导, 在 V 内具有二阶连续偏导. 将 $f_1 \nabla f_2$ 代入 Gauss 公式, 有

$$\oiint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot f_1 \nabla f_2 \, dS = \iiint_V \nabla \cdot (f_1 \nabla f_2) \, dV = \iiint_V (f_1 \nabla \nabla f_2 + \nabla f_1 \cdot \nabla f_2) \, dV \quad (2.104)$$

称为第一标量 Green 定理. 交换 f_1, f_2 并与原式相减, 得到

$$\iiint_V (f_1 \nabla \nabla f_2 - f_2 \nabla \nabla f_1) \, dV = \oiint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot (f_1 \nabla f_2 - f_2 \nabla f_1) \, dS \quad (2.105)$$

称为第二标量 Green 定理.

类似地, 将 $\mathbf{A} = \mathbf{F}_1 \times \nabla \mathbf{F}_2$ 代入 Gauss 公式, 由式 (2.56), 有 $\nabla \mathbf{A} = \nabla \mathbf{F}_1 \cdot \nabla \mathbf{F}_2 - \mathbf{F}_1 \cdot \nabla \nabla \mathbf{F}_2$, 于是可得第一矢量 Green 定理:

$$\iiint_V (\nabla \mathbf{F}_1 \cdot \nabla \mathbf{F}_2 - \mathbf{F}_1 \cdot \nabla \nabla \mathbf{F}_2) \, dV = \oiint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{F}_1 \times \nabla \mathbf{F}_2) \, dS \quad (2.106)$$

第二矢量 Green 定理:

$$\iiint_V (\mathbf{F}_1 \cdot \nabla \nabla \mathbf{F}_2 - \mathbf{F}_2 \cdot \nabla \nabla \mathbf{F}_1) dV = \iint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{F}_2 \times \nabla \mathbf{F}_1 - \mathbf{F}_1 \times \nabla \mathbf{F}_2) dS \quad (2.107)$$

进一步地, 从矢量 Green 定理出发, 还可以得到它们的并矢形式. 在第一矢量 Green 定理中, 令 $\mathbf{F}_1 = \mathbf{P}$, $\mathbf{F}_2 = \mathbf{Q}_j$ 代入, 并在每一项后并置 $\hat{\mathbf{x}}_j$, 得到三个方程后相加, 就得到第一矢量—并矢 Green 定理:

$$\iiint_V [(\nabla \mathbf{P}) \cdot (\nabla \bar{\mathbf{Q}}) - \mathbf{P} \cdot \nabla \nabla \bar{\mathbf{Q}}] dV = \iint_S \hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{p} \times \nabla \bar{\mathbf{Q}}) dS \quad (2.108)$$

另一种表达形式:

$$\iiint_V [(\nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \nabla \mathbf{P} - (\nabla \nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \mathbf{P}] dV = \iint_S (\hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{P}) \cdot \nabla \bar{\mathbf{Q}} dS = \iint_S (\nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot (\hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{P}) dS \quad (2.109)$$

类似地, 由第二矢量 Green 定理, 可以导出第二矢量—并矢 Green 定理. 注意, 为了在 \mathbf{Q}_j 后并置 $\hat{\mathbf{x}}_j$, 我们交换了式 (2.107) 右端第一项的叉乘次序. 于是有

$$\iiint_V [\mathbf{P} \cdot \nabla \nabla \bar{\mathbf{Q}} - (\nabla \nabla \mathbf{P}) \cdot \bar{\mathbf{Q}}] dV = - \iint_S [(\hat{\mathbf{n}} \times \nabla \mathbf{P}) \cdot \bar{\mathbf{Q}} + (\hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{P}) \cdot \nabla \bar{\mathbf{Q}}] dS \quad (2.110)$$

利用同样的方法将 \mathbf{P} 升格为并矢, 得到第一并矢—并矢 Green 定理:

$$\iiint_V [(\nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \nabla \bar{\mathbf{P}} - (\nabla \nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \bar{\mathbf{P}}] dV = \iint_S (\nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot (\hat{\mathbf{n}} \times \bar{\mathbf{P}}) dS \quad (2.111)$$

第二并矢—并矢 Green 定理:

$$\iiint_V [(\nabla \nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \bar{\mathbf{P}} - (\bar{\mathbf{Q}})^T \cdot \nabla \nabla \bar{\mathbf{P}}] dV = - \iint_S [(\bar{\mathbf{Q}})^T \cdot (\hat{\mathbf{n}} \times \nabla \bar{\mathbf{P}}) + (\nabla \bar{\mathbf{Q}})^T \cdot (\hat{\mathbf{n}} \times \bar{\mathbf{P}})] dS \quad (2.112)$$