

电磁场

$\sin(\pi/2 + \alpha) = \cos \alpha \quad \cos(\pi/2 + \alpha) = -\sin \alpha \quad e^{j\omega t} = \cos \omega t + j \sin \omega t \quad , j = e^{j\frac{\pi}{2}}, -j = e^{j(-\frac{\pi}{2})}$

$(\sinh)' = \cosh, (\cosh)' = \sinh$

$$\int \frac{dx}{\sqrt{r^2 + x^2}} \rightarrow \ln(x + \sqrt{r^2 + x^2})$$
$$\int \frac{dx}{(r^2 + x^2)^{\frac{3}{2}}} \rightarrow \frac{x}{r^2 \sqrt{r^2 + x^2}}$$

矢量代数

单位矢量不一定是常矢量

单位矢量 $\vec{e}_A = \frac{\vec{A}}{A}$ \vec{A}, \vec{B} 夹角: $\cos \theta = \frac{\vec{A} \cdot \vec{B}}{|\vec{A}| |\vec{B}|}$ \vec{A} 在 \vec{B} 上的分量大小 = $\frac{\vec{A} \cdot \vec{B}}{|\vec{B}|}$

叉乘: $\vec{A} \times \vec{B} = \vec{e}_n AB \sin \theta$ $\vec{A} \times \vec{B} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ A_x & A_y & A_z \\ B_x & B_y & B_z \end{vmatrix}$

矢量运算:

$$\begin{cases} (\vec{A} + \vec{B}) \cdot \vec{C} = \vec{A} \cdot \vec{C} + \vec{B} \cdot \vec{C} \\ (\vec{A} + \vec{B}) \times \vec{C} = \vec{A} \times \vec{C} + \vec{B} \times \vec{C} \end{cases} \quad \Delta \begin{cases} \vec{A} \cdot (\vec{B} \times \vec{C}) = \vec{B} \cdot (\vec{C} \times \vec{A}) = \vec{C} \cdot (\vec{A} \times \vec{B}) \\ \vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) = (\vec{A} \cdot \vec{C})\vec{B} - (\vec{A} \cdot \vec{B})\vec{C} \end{cases}$$

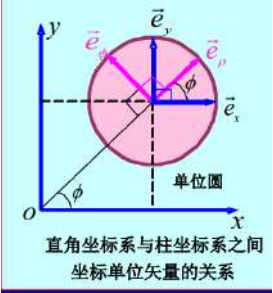
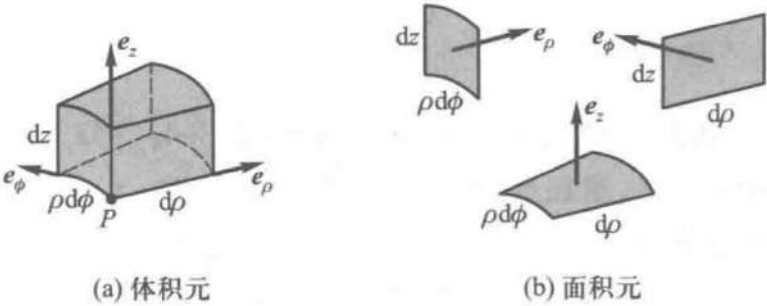
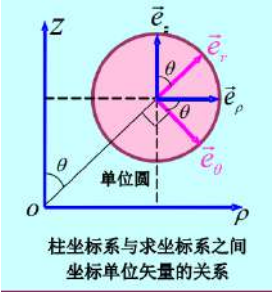
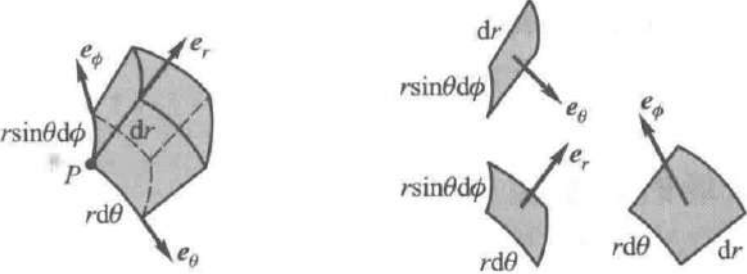
- 闭合面正方向: 由内到外
- 开放面: 边沿方向右手螺旋

坐标系

把通常认识的 φ 就是 ϕ , 两种写法都行

单位矢量顺序叉乘方向关系, $\rho \cos \phi = x \quad \rho \sin \phi = y \quad r \sin \theta = \rho \quad r \cos \theta = z$

除了 e_x, e_y, e_z , 其他的 $e_\rho, e_\phi, e_r, e_\theta$ 方向都是不确定的, 不是常矢量

| | | | |
|--|--|---|--|
| <div>圆柱坐标系 ρ, ϕ, z</div> | <div></div> | <div></div> <div>(a) 体积元</div> <div>(b) 面积元</div> | <div>体积元: $dV = \rho d\rho d\phi dz$</div> <div>面积元: $d\vec{S} = \vec{e}_z \rho d\rho d\phi$</div> |
| <div>球坐标系 r, θ, ϕ</div> | <div></div> | <div></div> <div>(a) 体积元</div> <div>(b) 面积元</div> | <div>体积元: $dV = r^2 \sin \theta dr d\theta d\phi$</div> <div>面积元: $d\vec{S} = \vec{e}_r r^2 \sin \theta d\theta d\phi$</div> |

梯度

标量场的梯度是**矢量场**，描述标量函数在某点的**最大变化率**及其变化最大的方向 \vec{e}_l ，方向垂直于通过该点的等值面（或切平面，相当于表面的法向量）

标量场在某个方向上的方向导数，是梯度在该方向上的投影

$\text{grad } u = \left(\vec{e}_x \frac{\partial}{\partial x} + \vec{e}_y \frac{\partial}{\partial y} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z} \right) u = \nabla u \rightarrow \text{直角坐标系} \quad \nabla \cdot \vec{F} = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z}$

方向导数: $\frac{\partial u}{\partial l} = \nabla u \cdot \vec{e}_l$ 这之后的计算中: $\nabla^2 F = \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) F$ **不能分开一次次求!!!**

梯度运算规则:

标量: $\begin{cases} \nabla(u \pm v) = \nabla u \pm \nabla v & \nabla(uv) = v\nabla u + u\nabla v \\ \nabla\left(\frac{u}{v}\right) = \frac{1}{v^2}(v\nabla u - u\nabla v) & \nabla f(u) = f'(u)\nabla u \end{cases}$ 矢量: $\begin{cases} \nabla \cdot (f\vec{F}) = f\nabla \cdot \vec{F} + \vec{F} \cdot \nabla f \\ \nabla \cdot (\vec{F} \pm \vec{G}) = \nabla \cdot \vec{F} \pm \nabla \cdot \vec{G} \\ \nabla \times (\nabla \times A) = \nabla(\nabla \cdot A) - \nabla^2 A \end{cases}$ 若为叉乘将

· 换成 ×

通量 $\Phi = \oint_S \vec{F} \cdot d\vec{S}$

散度 $\text{div } \vec{F} = \nabla \cdot \vec{F}$

对于闭合曲面，穿出为正，穿入为负

流出单位体积元封闭面的通量

代表了净元的数量，等于0可能是没有矢量线或者净穿过为0;

环流 $\Gamma = \oint_C \vec{F}(x,y,z) \cdot d\vec{l} = \int P dx + Q dy + R dz$ **旋度** $\text{rot } \vec{F} = \nabla \times \vec{F}$

斯托克斯定理 $\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{l} = \int_S \nabla \times \vec{F} \cdot d\vec{S}$ **散度定理** $\oint_S \vec{F} \cdot d\vec{S} = \int_V \nabla \cdot \vec{F} dV$

矢量场的旋度的散度恒为零


标量场的梯度的旋度恒为零

$\nabla \cdot (\nabla \times \vec{F}) \equiv 0$

$\nabla \times (\nabla u) \equiv 0$


散度旋度的区别

无旋有散场
仅有散度源而无旋度源的矢量场



$\nabla \times \vec{F} \equiv 0$
 $\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{l} = 0$ (环流为0)
 $\nabla \cdot \vec{F} \neq 0, \nabla \times \vec{F} = 0$

有旋无散场
仅有旋度源而无散度源的矢量场



$\nabla \cdot \vec{F} \equiv 0$
 $\oint_S \vec{F} \cdot d\vec{S} = 0$ (通量为0)
 $\nabla \cdot \vec{F} = 0, \nabla \times \vec{F} \neq 0$

线积分与路径无关，是保守场

无旋场可以用标量场的梯度表示(符号代表方向)

$\vec{F} = -\nabla u \quad \nabla \times \vec{F} = -\nabla \times (\nabla u) \equiv 0$

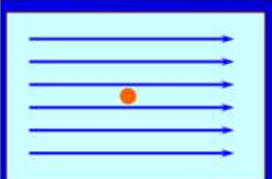
典例: 静电场 $\nabla \times \vec{E} \equiv 0 \Rightarrow \vec{E} = -\nabla \varphi$

无散场可以用另一个矢量场的旋表示

$\vec{F} = \nabla \times \vec{A} \quad \nabla \cdot \vec{F} = \nabla \cdot (\nabla \times \vec{A}) \equiv 0$

典例: 恒定磁场 $\nabla \cdot \vec{B} = 0 \Rightarrow \vec{B} = \nabla \times \vec{A}$

无散无旋场
源在所讨论的区域之外



$\nabla \cdot \vec{F} = 0, \nabla \times \vec{F} = 0$

标量的梯度为矢量
矢量的梯度为标量

矢量场旋度的散度为0
标量场梯度的旋度为0

$\nabla \cdot (\nabla \times \vec{F}) \equiv 0 \quad \nabla \times (\nabla u) \equiv 0$

$\begin{cases} \nabla \times \vec{F} = 0 \rightarrow \vec{F} = -\nabla u \\ \nabla \cdot \vec{F} = 0 \rightarrow \nabla \cdot (-\nabla u) = 0 \end{cases} \rightarrow \nabla^2 u = 0$

亥姆赫兹定理

在有限的区域V内，任一矢量场由它的散度、旋度和边界条件（即限定区域V的闭合曲面S上的矢量场的分布）唯一确定

电磁场的基本规律

电荷（习题2.1，注意面积的写法，球坐标系 $dS = r^2 \sin \theta d\theta d\phi$ ）

存在的形式（四种）：点电荷、体分布电荷、面分布电荷、线分布电荷 $\rho_s(\boldsymbol{r}, t) = \rho(\boldsymbol{r}, t) \lim_{h \rightarrow 0} h$

在 $\rho(\vec{r})$ 为有限值的表面上,其 $\rho_s(\vec{r})$ 必然为零，而在 $\rho_s(\vec{r})$ 不为零的表面上，其 $\rho(\vec{r})$ 的值则为无穷大。

电流

电荷的定向运动，电流为是一个标量，电流方向为正电荷的流动方向 $i = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} (\Delta q / \Delta t) = dq / dt$

不随时间变化的电流称为恒定电流，用I 表示（线电流无密度，就为I）

电流密度

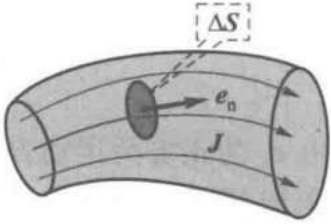
\vec{e}_n 为正电荷运动的方向 $\vec{e}_t = \vec{e}_n \times \vec{e}_l$ $dq = \rho v dS dt \rightarrow J = \frac{dq}{dS dt} = \rho v$ (习题2.3，注意方向)

环形电流 $\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r} = \vec{e}_z \times \vec{e}_r \omega r = \vec{e}_\phi \omega r \sin \theta$

体电流密度
(体电流的面密度)

$\vec{J} = \rho \vec{v}$

$i = \int_S \vec{J} \cdot d\vec{S}$

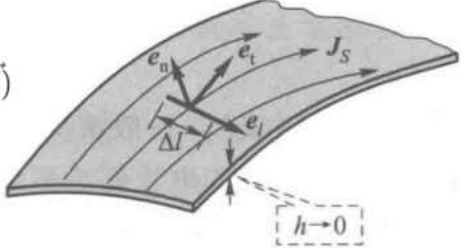


电流元不是计算电流的基本单位，单位非A

$i = \int_l \vec{J}_S \cdot (\vec{e}_n \times d\vec{l})$

面电流密度
(面电流的线密度)

$\vec{J}_S = \rho_S \vec{v}$



电流连续性方程

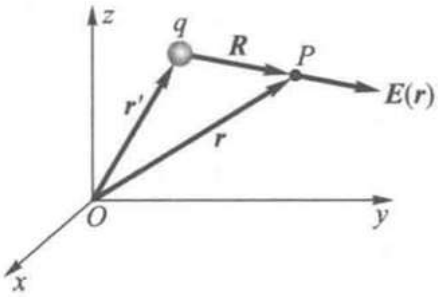
流出闭曲面S 的电流等于体积V内单位时间所减少的电荷量

积分形式: $\oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S} = -\frac{dq}{dt} = -\frac{d}{dt} \int_V \rho dV$ 微分形式: $\nabla \cdot \vec{J} = -\frac{\partial \rho}{\partial t}$

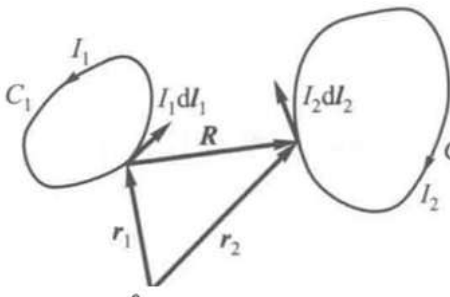
恒定电流的连续性方程 $\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \Rightarrow \nabla \cdot \vec{J} = 0, \oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S} = 0$

恒定电流是**无散场**，电流线是**连续的闭合曲线**，既无起点也无终点

经典场例



$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{q\vec{R}}{4\pi\epsilon_0 R^3} \quad (\vec{R} = \vec{r} - \vec{r}')$



安培力

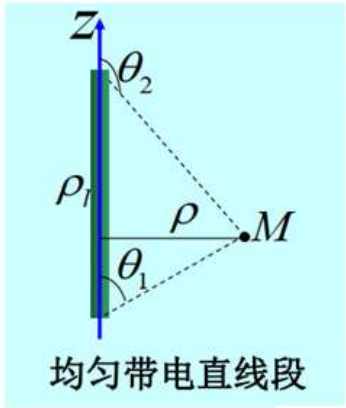
$d\vec{F} = I d\vec{l} \times \vec{B}$

$\vec{F}_{12} = \oint_{C_2} I_2 d\vec{l}_2 \times \vec{B}_1(\vec{r}_2)$

$\vec{B}_{12}(\vec{r}_2) = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_{C_1} \frac{I_1 d\vec{l}_1 \times \vec{R}_{12}}{R_{12}^3}$

导体内部电场为0;

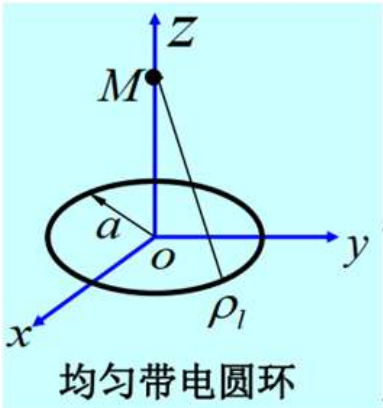
均匀带电直线段



有限长:
$$\begin{cases} \vec{E}_\rho = \vec{e}_\rho \frac{\rho_l}{4\pi\epsilon_0\rho} (\cos\theta_1 - \cos\theta_2) \\ \vec{E}_z = \vec{e}_z \frac{\rho_l}{4\pi\epsilon_0\rho} (\sin\theta_2 - \sin\theta_1) \\ \vec{B} = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I}{4\pi\rho} (\cos\theta_1 - \cos\theta_2) \end{cases}$$

无限长:
$$E_\rho = \frac{\rho_l}{2\pi\epsilon_0\rho} \quad \vec{B} = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho}$$

均匀带电圆环轴线



$$E_z(0,0,z) = \frac{a\rho_l z}{2\epsilon_0(a^2+z^2)^{3/2}}$$
$$\vec{B}(0,0,z) = \vec{e}_z \frac{\mu_0 I a^2}{2(a^2+z^2)^{3/2}}$$

$z=0: \vec{B}(0) = \vec{e}_z \frac{\mu_0 I}{2a}$

$z \gg a: \vec{B} = \vec{e}_z \frac{\mu_0 I a^2}{2z^3}$

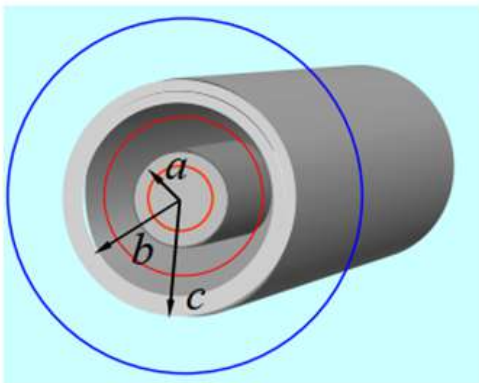
无限大带电平面 $\vec{E} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \vec{e}_z$

无限大电流薄板 $\vec{B} = \vec{e} \frac{\mu J_s}{2}$

真空中均匀带电球体的场强分布

$$\begin{cases} \vec{E} = \vec{e}_r \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2} & (r \geq a) \\ \vec{E} = \vec{e}_r \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} & (r \leq a) \end{cases}$$

无限大同轴电缆



$0 \leq \rho < a$ 交链的电流为 $I_1 = \frac{I}{\pi a^2} \cdot \pi \rho^2 = I \frac{\rho^2}{a^2}$ $\vec{B}_1 = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I \rho}{2\pi a^2}$

取安培环路 ($\rho < a$)

$a \leq \rho < b$ $\vec{B}_2 = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I}{2\pi \rho}$

$b \leq \rho < c$ $I_3 = I - I \frac{\rho^2 - b^2}{c^2 - b^2} = I \frac{c^2 - \rho^2}{c^2 - b^2}$ $\vec{B}_3 = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 I}{2\pi \rho} \cdot \frac{c^2 - \rho^2}{c^2 - b^2}$

$c \leq \rho < \infty$ $\vec{B}_4 = 0$

若内、外导体间的电压为U
在(a,b)范围内电场大小为:

$$\vec{E} = \frac{\rho_l}{2\pi\epsilon_0 r} \vec{e}_r \quad U = \int_a^b E dr = \frac{\rho_l}{2\pi\epsilon_0} \ln \frac{b}{a} \rightarrow \rho_l = \frac{2\pi\epsilon_0 U}{\ln \frac{b}{a}} \rightarrow \vec{E} = \frac{U}{r \ln \frac{b}{a}} \vec{e}_r$$

通量和散度

| | | | |
|---------------|--|---------------|---|
| 静电场的散度 (微分形式) | $\nabla \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon} \quad \nabla \cdot \vec{D}(\vec{r}) = \rho(\vec{r})$ | 静电场的旋度 (微分形式) | $\nabla \times \vec{E}(\vec{r}) = 0$ |
| 高斯定律 (积分形式) | $\oint_S \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{S} = \frac{1}{\epsilon} q \Big _{S_{\text{内}}}$ | 静电场的环流 (积分形式) | $\oint_C \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{l} = 0$ |

| | | | |
|----------------|---|----------------|---|
| 恒定场的散度 (微分形式) | $\nabla \cdot \vec{B}(\vec{r}) = 0$ | 恒定磁场的旋度 (微分形式) | $\nabla \times \vec{B}(\vec{r}) = \mu \vec{J}(\vec{r})$ |
| 磁通连续性原理 (积分形式) | $\oint_S \vec{B}(\vec{r}) \cdot d\vec{S} = 0$ | 安培环路定理 (积分形式) | $\oint_C \vec{B}(\vec{r}) \cdot d\vec{l} = \mu_0 I$ |

媒介的电磁特性

媒质对电磁场的响应可分为三种情况: **极化、磁化和传导**

f代表自由电荷, p为极化, m为磁化

极化(磁化)强度的大小与介质材料有关, 也与外加场的强度 (E, B) 有关; 产生是在介质外的区域

| 极化 | 磁化 |
|---|---|
| 介质极化后, 将在空间中产生额外的电场 \vec{E}_P $\vec{E} = \vec{E}_0 + \vec{E}_P$ | 介质磁化后, 将在空间中产生额外的磁场 \vec{B}_M $\vec{B} = \vec{B}_0 + \vec{B}_M$ |
| 对于线性、各向同性介质, \vec{P} 与 \vec{E} 成正比 即 $\vec{P} = \chi_e \epsilon_0 \vec{E}$, $\chi_e = \epsilon_r - 1$ $\vec{P} = \epsilon \vec{E} - \epsilon_0 \vec{E}$ | 对于线性、各向同性介质, \vec{M} 与 \vec{H} 成正比 即 $\vec{M} = \chi_m \vec{H}$, $\chi_m = \mu_r - 1$ $\vec{M} = (\mu_r - 1) \vec{H}$ |
| 极化体电荷密度: $\rho_P = -\nabla \cdot \vec{P}$ 极化面电荷密度: $\rho_{SP} = \vec{P} \cdot \vec{e}_n$ 自由电荷面密度: $\rho_S = \vec{e}_n \cdot \vec{D}$ 相差一个符号原因是极化体电荷表征剩余量, 面电荷表征流出量 | 磁化体电流密度: $\vec{J}_M = \nabla \times \vec{M}$ 磁化面电流密度: $\vec{J}_{SM} = \vec{M} \times \vec{e}_n$ 极化为 \cdot 磁化为 \times , 体为加梯度, 面为加法向量; |
| 电位移矢量 $\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}$ | 磁场强度 $\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{M}$ |
| $\oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q_f \quad \nabla \cdot \vec{D} = \rho_f$ | $\oint_C \vec{H}(\vec{r}) \cdot d\vec{l} = I \quad \nabla \times \vec{H}(\vec{r}) = \vec{J}(\vec{r})$ |

$$\nabla \cdot \vec{D} = \nabla \cdot (\epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}) = \epsilon_0 \nabla \cdot \frac{\vec{D}}{\epsilon} + \nabla \cdot \vec{P} \rightarrow (1 - \frac{\epsilon_0}{\epsilon}) \rho = \nabla \cdot \vec{P}$$

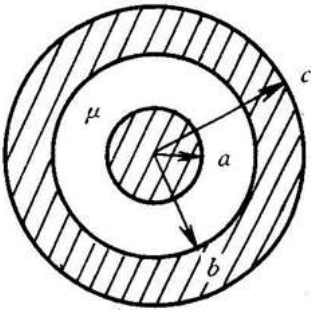
求解(小测题)

[2022 课堂测试1 答案.pdf](#)

| 极化 | 磁化 |
|--|--|
| $q_f \rightarrow \vec{D} \rightarrow \vec{E} \rightarrow \vec{P} \rightarrow \rho_{Sp} \quad (\rho_p)$ | $\vec{J}/I \rightarrow \vec{H} \rightarrow \vec{B} \rightarrow \vec{M} \rightarrow \vec{J}_M \quad (\vec{J}_{SM})$ |
| $\begin{cases} \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q_f & (1) \\ \vec{D} = \epsilon_0(1 + \chi_e) \vec{E} = \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E} = \epsilon \vec{E} & (2) \\ \vec{P} = \chi_e \epsilon_0 \vec{E} = \vec{D} - \epsilon_0 \vec{E} & (3) \\ \rho_{Sp} = \vec{P} \cdot \vec{e}_n, \rho_p = -\nabla \cdot \vec{P} & (4) \end{cases}$ | $\begin{cases} \oint_C \vec{H}(\vec{r}) \cdot d\vec{l} = \int_S \vec{J}(\vec{r}) \cdot d\vec{S} = I & (1) \\ \vec{B} = \mu_0(1 + \chi_m) \vec{H} = \mu_0 \mu_r \vec{H} = \mu \vec{H} & (2) \\ \vec{M} = \chi_m \vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{H} & (3) \\ \vec{J}_M = \nabla \times \vec{M} \quad \vec{J}_{SM} = \vec{M} \times \vec{e}_n & (4) \end{cases}$ |
| 极化率 χ_e 无量纲($\chi_e = \epsilon_r - 1$) 介电常数 ϵ 有量纲 | 磁化率 χ_m 无量纲($\chi_m = \mu_r - 1$) 磁导率 μ 有量纲 |

4.3同轴线的内导体半径为a, 外导体的内半径为b, 外半径为c, 设内、外导体分别流过反向的电流I, 两导体之间介质的磁导率为μ, 求各区域的H、B、M。

解：以后如无特别声明, 对良导体(不包括铁等磁性物质)一般取其磁导率为μ0,
因同轴线为无限长, 则其磁场沿轴线无变化, 该磁场只有φ分量, 且其大小只是r的函数。分别在各区域使用介质中的安培环路定律 $\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{l} = \oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S}$



当r≤a时, 电流I在导体内均匀分布, 且流向+z方向。

$$\vec{H} = \vec{e}_\phi \frac{Ir}{2\pi a^2} \quad \vec{B} = \vec{e}_\phi \frac{\mu_0 Ir}{2\pi a^2} \quad \vec{M} = 0$$

当a<r≤b时, 与积分回路交链的电流为I, 该区磁导率为μ, 得

$$\vec{H} = \vec{e}_\phi \frac{I}{2\pi r} \quad \vec{B} = \vec{e}_\phi \frac{\mu I}{2\pi r} \quad \vec{M} = \vec{e}_\phi \frac{\mu - \mu_0}{\mu_0} \frac{I}{2\pi r}$$

当b<r≤c时, 考虑到外导体电流均匀分布, 得出与积分回路交链的电流为

$$\vec{H} = \vec{e}_\phi \frac{1}{2\pi} \frac{c^2 - r^2}{c^2 - b^2} \quad \vec{B} = \vec{e}_\phi \mu_0 I \frac{c^2 - r^2}{c^2 - b^2} \quad \vec{M} = 0$$

当r>c时, 这一区域的B、H、M为零。

媒质的传导特性

媒介的**电导率**σ, 单位S/m, S: 西门子是电导的标准单位, 电阻的倒数

线性、各向同性介质, 电流密度矢量和该点的电场强度的关系: $\vec{J} = \sigma \vec{E}$ (欧姆定律的微分形式)

电场所做功： $dW = d\vec{F} \cdot d\vec{l} = \rho dV \vec{E} \cdot \vec{v} dt = \vec{J} \cdot \vec{E} dV dt$ ($\vec{J} = \rho \vec{v}$)

整体积V中消耗功率为 $P_L = \int_V \vec{J} \cdot \vec{E} dV = \int_V \sigma E^2 dV$ (满足线性且各向同性)

电磁感应定律

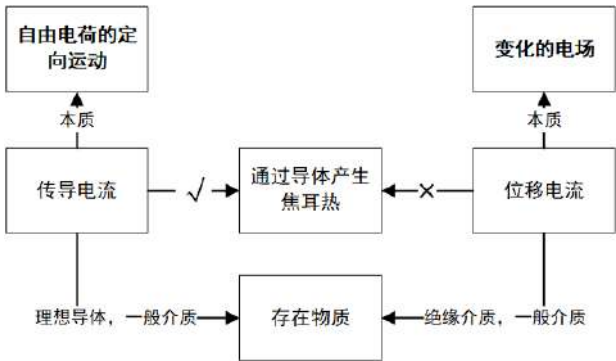
电场为库伦场和感应电场的总和 $\vec{E} = \vec{E}_0 + \vec{E}_{in}$ 感应电场为涡旋电场， 闭合曲线

感应电动势： $\vec{E} = -\frac{d\Phi}{dt}$

| | |
|---------------|---|
| 回路不变， 磁场随时间变化 | 微分形式： $\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$ |
| 导体回路在恒定磁场中运动 | $\oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = \oint_C (\vec{v} \times \vec{B}) \cdot d\vec{l}$ 发动机的原理 |

全电流定律

对恒定磁场安培环路定律的修正（原本的时变场不适用）



修正后： $\nabla \times \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$ （自由空间 $\vec{J} = 0$ ）

传导电流密度： $\vec{J} = \sigma \vec{E}$, 位移电流密度： $\vec{J}_d = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$

6.2 自由空间的磁场强度为 $\vec{H} = \vec{e}_x H_m \cos(\omega t - kz)$ (A/m) 式中的k为常数。试求：位移电流密度和电场强度。

解 自由空间的传导电流密度为0, 故由式 $\nabla \times \vec{H} = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$ ，得

$$\begin{aligned} \vec{J}_d &= \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \nabla \times \vec{H} = (\vec{e}_x \frac{\partial}{\partial x} + \vec{e}_y \frac{\partial}{\partial y} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}) \times \vec{e}_x H_x \\ &= \vec{e}_y \frac{\partial H_x}{\partial z} = \vec{e}_y \frac{\partial}{\partial z} [H_m \cos(\omega t - kz)] \\ &= \vec{e}_y k H_m \sin(\omega t - kz) \quad (\text{A/m}^2) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{E} &= \frac{\vec{D}}{\epsilon_0} = \frac{1}{\epsilon_0} \int \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} dt = \frac{1}{\epsilon_0} \int \vec{e}_y k H_m \sin(\omega t - kz) dt \\ &= -\vec{e}_y \frac{k}{\omega \epsilon_0} H_m \cos(\omega t - kz) \quad (\text{V/m}) \end{aligned}$$

麦克斯韦方程

自由空间则 $\vec{J}_f = 0$

| | |
|--|---|
| 微分形式 | 积分形式 |
| $\begin{cases} \nabla \times \vec{H} = \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \\ \nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \nabla \cdot \vec{B} = 0 \\ \nabla \cdot \vec{D} = \rho_f \\ \nabla \cdot \vec{J} = -\frac{\partial \rho}{\partial t} \end{cases}$ | $\begin{cases} \oint_C \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_S \left(\vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right) \cdot d\vec{S} \\ \oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{S} \\ \oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0 \\ \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = \int_V \rho_f dV \\ \oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S} = -\frac{d}{dt} q \end{cases}$ |

各向同性线性媒质的本构关系为

$$\begin{cases} \vec{D} = \epsilon \vec{E} \\ \vec{B} = \mu \vec{H} \\ \vec{J} = \sigma \vec{E} \end{cases}$$

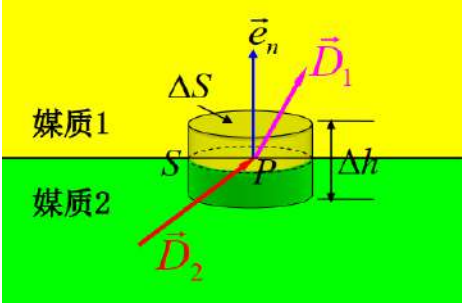
代入麦克斯韦方程

$$\begin{cases} \nabla \times \vec{H} = \sigma \vec{E} + \frac{\partial}{\partial t}(\epsilon \vec{E}) \\ \nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial}{\partial t}(\mu \vec{H}) \\ \nabla \cdot (\mu \vec{H}) = 0 \\ \nabla \cdot (\epsilon \vec{E}) = \rho \end{cases}$$

电磁场边界条件

一般情况的推导：

电磁场量的 **法向** 边界条件



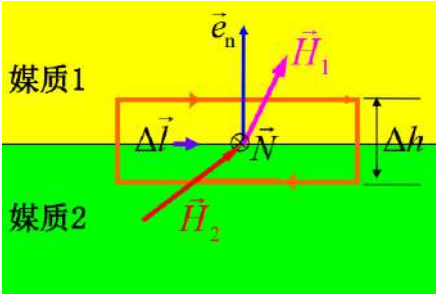
令 $\Delta h \rightarrow 0$

由 $\oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q \rightarrow (\vec{D}_1 - \vec{D}_2) \cdot \vec{e}_n \Delta S = \rho_S \Delta S$

即 $\vec{e}_n \cdot (\vec{D}_1 - \vec{D}_2) = \rho_S$ 或 $\vec{D}_{1n} - \vec{D}_{2n} = \rho_S$

同理, 由 $\oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0 \rightarrow \vec{e}_n \cdot (\vec{B}_1 - \vec{B}_2) = 0$ 或 $\vec{B}_{1n} = \vec{B}_{2n}$

电磁场量的 **切向** 边界条件



令 $\Delta h \rightarrow 0$

$\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_S \left(\vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right) \cdot d\vec{S} \rightarrow (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) \cdot \Delta \vec{l} = \vec{J}_S \cdot \vec{N} \Delta l$

$\Delta \vec{l} = \vec{N} \times \vec{e}_n \Delta l \rightarrow (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) \cdot (\vec{N} \times \vec{e}_n) \Delta l = [\vec{e}_n \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_2)] \cdot \vec{N} \Delta l$

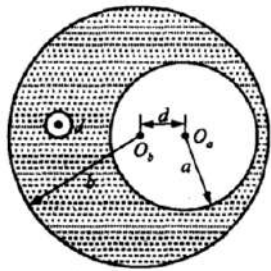
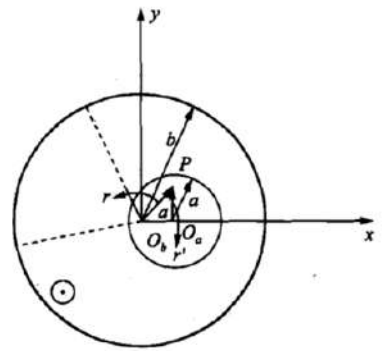
即 $\vec{e}_n \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) = \vec{J}_S$ 或 $\vec{H}_{1t} - \vec{H}_{2t} = \vec{J}_S$

同理由 $\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0 \rightarrow \vec{e}_n \times (\vec{E}_1 - \vec{E}_2) = 0$ 或 $\vec{E}_{1t} = \vec{E}_{2t}$

| 一般表达式 | 两种理想介质分界面上的边界条件 ($\sigma = 0$) |
|---|---|
| $\begin{cases} \vec{H}_{1t} - \vec{H}_{2t} = \vec{J}_S \\ \vec{E}_{1t} = \vec{E}_{2t} \\ \vec{B}_{1n} = \vec{B}_{2n} \\ \vec{D}_{1n} - \vec{D}_{2n} = \rho_S \end{cases}$ | <div>没有电荷和电流分布J_S、$\rho_S = 0$</div> $\begin{cases} \vec{H}_{1t} - \vec{H}_{2t} = 0 \\ \vec{E}_{1t} = \vec{E}_{2t} \\ \vec{B}_{1n} = \vec{B}_{2n} \\ \vec{D}_{1n} - \vec{D}_{2n} = 0 \end{cases}$ |

| 理想导体 | 理想导体表面上的边界条件 |
|---|---|
| <div>定义:电导率为无限大的导电媒质 特征:电磁场在理想导体内恒为零 设媒质2为理想导体, 则E_2、D_2、H_2、B_2均为零</div> | $\begin{cases} \vec{e}_n \times \vec{H} = \vec{J}_S & \text{理想导体表面上的电流密度等于 } \vec{H} \text{ 的切向分量} \\ \vec{e}_n \times \vec{E} = 0 & \text{理想导体表面上 } \vec{E} \text{ 的切向分量为 } 0 \\ \vec{e}_n \cdot \vec{B} = 0 & \text{理想导体表面上 } \vec{B} \text{ 的法向分量为 } 0 \\ \vec{e}_n \cdot \vec{D} = \rho_S & \text{理想导体表面上的电荷密度等于 } \vec{D} \text{ 的法向分量} \end{cases}$ |

习题

| | |
|--|---|
| <p>2.1 已知半径为 a 的导体球面上分布着面电荷密度 $\rho_s = \rho_{s0} \cos\theta$ 的电荷, 式中的 ρ_{s0} 为常数. 试计算球面上的总电荷量.</p> <p>【解题过程】球面上的总电荷量为</p> $q = \int \rho_s dS = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \rho_{s0} \cos\theta r^2 \sin\theta d\theta d\varphi = a^2 \rho_{s0} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi \frac{\sin 2\theta}{2} d\theta = 0$ <p>即球面上的总电荷量为 0.</p> | <p>2.3 电荷 Q 均匀分布在半径为 a 的导体球面上, 当导体球面以匀角速度 ω 绕通过球心的 z 轴旋转, 试计算导体球表面的电流密度.</p> <p>【解题过程】以球心为坐标原点, 转轴(一直径)为 z 轴. 设球面上任一点 P 的位置矢量为 r, 且 r 与 z 轴的夹角为 θ, 则 P 点的线速度为</p> $v = \omega \times r = e_\varphi \omega a \sin\theta$ <p>球面的上电荷面密度为</p> $\sigma = \frac{Q}{4\pi a^2}$ <p>故</p> $J_s = \sigma v = e_\varphi \frac{Q}{4\pi a^2} \omega a \sin\theta = e_\varphi \frac{Q\omega}{4\pi a} \sin\theta$ |
| <p>2.16 一个半径为 a 的导体球带电荷量为 Q, 当球体以匀角速度 ω 绕一个直径旋转, 如题 2.16 图所示. 求球心处的磁感应强度 B.</p> <p>【逻辑推理】导体球的电荷只分布在表面上, 当其转动时可看为一表面电流分布的球体, 可将球面划分为无数个细圆环, 先求出任一个细圆环在球心处的磁感应强度, 然后利用叠加原理, 对整个球面进行积分, 即可求出球心处的磁感应强度.</p> <p>【解题过程】半径为 R 的圆环电流, 电流为 I, 在轴线上产生的磁场为</p> $B = e_z \frac{\mu_0 I R^2}{2(R^2 + z^2)^{3/2}}$ <p>题 2.16 图中, 取一圆环, 宽为 $dl = a d\theta$</p> <p>圆环半径 $b = a \sin\theta$</p> <p>圆环电流 $dI = J_s dl = \omega \sigma a^2 \sin\theta d\theta$</p> <p>圆环平面到球心 $z = a \cos\theta$</p> <p>该圆环电流在球心处产生的磁场为</p> $dB = e_z \frac{\mu_0 (\omega \sigma a^2 \sin\theta d\theta) (a \sin\theta)^2}{2(a^2 \sin^2\theta + a^2 \cos^2\theta)^{3/2}} = e_z \frac{1}{2} \mu_0 \omega \sigma a^3 \sin^3\theta d\theta$ | <p>磁场函数满足 $\nabla \cdot \vec{B} = 0$, 则其源量 $\vec{J} = \nabla \times \vec{H}$</p> |
| <p>2.22 通过电流密度为 J 的均匀电流的长圆柱导体中有一平行的圆柱形空腔, 其横截面如题 2.22 图所示. 试计算各部分的磁感应强度, 并证明空腔内的磁场是均匀的.</p> <p>【解题过程】建立如解 2.22 图所示的坐标系, 因为空腔中的电流密度为 0, 可把该电流分布看做两个电流密度的合成.</p> <p>设整个半径为 b 的圆柱导体内通有电流密度为 $J e_z$ 的电流, 半径为 a 的圆柱内通有电流密度为 $-J e_z$ 的电流. 那么, 这时整个空间的场是由这二者共同产生的.</p> <p>对于大圆柱, 由安培环路定律得</p> $B_{\text{大}} = \begin{cases} \frac{\mu_0 J r}{2} e_\varphi & (r < b) \\ \frac{\mu_0 J b^2}{2r} e_\varphi & (r \geq b) \end{cases}$ <p>同理, 对于小圆柱有</p> $B_{\text{小}} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 J r'}{2} e_\varphi & (r' < a) \\ -\frac{\mu_0 J a^2}{2r'} e_\varphi & (r' \geq a) \end{cases}$ <p>空间任一点的磁感应强度应为二者的矢量和, 所以在大圆柱体外时,</p> $B = \frac{\mu_0 J b^2}{2r} e_\varphi - \frac{\mu_0 J a^2}{2r'} e_\varphi' = \frac{\mu_0 J b^2}{2r^2} e_z \times r - \frac{\mu_0 J a^2}{2(r')^2} e_z \times r'$ | $= \frac{\mu_0 J}{2} e_z \times \left(\frac{b^2}{r^2} r - \frac{a^2}{(r')^2} r' \right)$ <p>在空腔和大圆柱之间时,</p> $B = \frac{\mu_0 J r}{2} e_\varphi - \frac{\mu_0 J a^2}{2r'} e_\varphi' = \frac{\mu_0 J}{2} e_z \times \left(r - \frac{a^2}{(r')^2} r' \right)$ <p>在空腔内时,</p> $B = \frac{\mu_0 J r}{2} e_\varphi - \frac{\mu_0 J r'}{2} e_\varphi' = \frac{\mu_0 J}{2} e_z \times (r - r') = \frac{\mu_0 J}{2} e_z \times d$ <p>$\because d$ 为一定值</p> <p>\therefore 空腔内的磁场是均匀的.</p> <div style="display: flex; justify-content: space-around;">   </div> <div style="display: flex; justify-content: space-around;"> <p>题 2.22 图</p> <p>解 2.22 图</p> </div> |

静态电磁场

恒定电场不能产生恒定磁场, 恒定磁场也不能产生恒定电场;

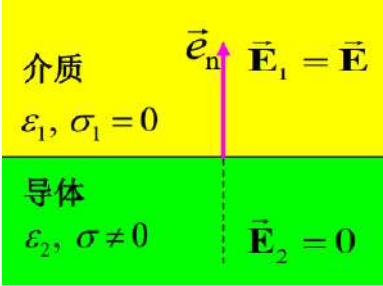
静电场

基本方程和边界方程

静电场基本方程:

$$\text{微分形式: } \begin{cases} \nabla \cdot \vec{D} = \rho \\ \nabla \times \vec{E} = 0 \end{cases} \quad \text{积分形式: } \begin{cases} \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q \\ \oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0 \end{cases}$$

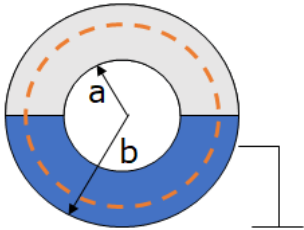
$$\text{本构关系: } \vec{D} = \epsilon \vec{E} \quad \text{一般边界条件} \begin{cases} D_{1n} - D_{2n} = \rho_s \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \epsilon_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} - \epsilon_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \rho_s \\ \varphi_1 = \varphi_2 \end{cases}$$

| 两种电介质分界面($\sigma = 0, \rho_S=0$) | 理想导体表面上有电介质 |
|---|--|
|  |  |
| $\frac{\tan \theta_1}{\tan \theta_2} = \frac{E_{1t}/E_{1n}}{E_{2t}/E_{2n}} = \frac{\varepsilon_1/D_{1n}}{\varepsilon_2/D_{2n}} = \frac{\varepsilon_1}{\varepsilon_2}$ | $\begin{cases} \vec{e}_n \cdot \vec{D} = \rho_S \\ \vec{e}_n \times \vec{E} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} D_n = \rho_S \\ E_t = 0 \end{cases}$ |

电位函数

$\vec{E} = -\nabla\varphi$ $\varphi(\vec{r})$ 称为静电场的标量电位函数或简称电位

求解方法: $q \rightarrow E \rightarrow \varphi$ 高斯



例 球形电容器的内导体的半径为a, 外导体内半径为b, 其间填充介电常数分别为 ε_1 和 ε_2 的两种均匀介质, 如图所示: 设内球带电荷为q, 外球壳接地,

求: 两球壳间的电场和电位分布:

解: 由于电场方向沿径向, 所以在介质1与介质2的分界面上, 电场与分界面平行, 即为切向分量。根据边界条件知:

$\vec{E}_1 = \vec{E}_2$ 但 $\vec{D}_1 \neq \vec{D}_2$

$\oint_s \vec{D} \cdot d\vec{S} = 2\pi r^2 (D_1 + D_1) = q \quad (a < r < b)$

由 $\vec{D}_1 = \varepsilon_1 \vec{E}_1, \vec{D}_2 = \varepsilon_2 \vec{E}_2$ 以及 $\vec{E}_1 = \vec{E}_2 = \vec{E}$

$2\pi r^2 (\varepsilon_1 \vec{E} + \varepsilon_2 \vec{E}) = q$

$\Rightarrow \vec{E}(r) = \vec{e}_r \frac{q}{2\pi r^2 (\varepsilon_1 + \varepsilon_2)} \quad (a < r < b)$

$$\varphi(r) = \frac{q}{2\pi (\varepsilon_1 + \varepsilon_2)} \int_r^b \frac{1}{r^2} dr$$

$$= \frac{q(b-r)}{2\pi b r (\varepsilon_1 + \varepsilon_2)} \quad (a < r < b)$$

在均匀介质区域中
$$\left. \begin{aligned} \nabla \cdot \vec{D} &= \rho \Rightarrow \nabla \cdot \vec{E} = \rho/\varepsilon \\ \vec{E} &= -\nabla\varphi \end{aligned} \right\} \Rightarrow \nabla^2\varphi = -\rho/\varepsilon \text{ (标量泊松方程)}$$

在无源区域 $\rho = 0$, 得到 拉普拉斯方程: $\nabla^2\varphi = 0$

无限大均匀媒质空间中 $\varphi(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi\varepsilon R} + C$

补: 电偶极子的电位: $\varphi(\vec{r}) = \frac{qd \cos \theta}{4\pi\varepsilon_0 r^2} = \frac{\vec{p} \cdot \vec{e}_r}{4\pi\varepsilon_0 r^2} = \frac{\vec{p} \cdot \vec{r}}{4\pi\varepsilon_0 r^3}$

不同介质边界问题

例题: 两块无限大接地导体平板分别置于 $x = 0$ 和 $x = a$ 处,在两块之间的 $x = b$ 处有一面密度为 ρ_{s0} 的均匀电荷分布(习题3.7)

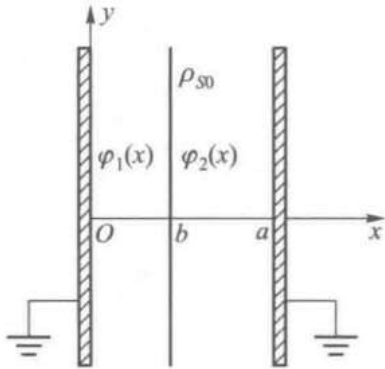


图 3.1.4 两块无限大平行板

解: 在两块无限大接地导体平板之间, 除 $x = b$ 处有均匀面电荷分布外,其余空间均无电荷分布, 故电位函数满足一维拉普拉斯方程

$$\begin{cases} \frac{d^2\varphi_1(x)}{dx^2} = 0 & (0 < x < b) \\ \frac{d^2\varphi_2(x)}{dx^2} = 0 & (b < x < a) \end{cases}$$

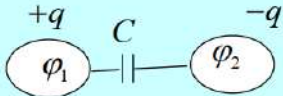
方程的通解为 $\begin{cases} \varphi_1(x) = C_1x + D_1 \\ \varphi_2(x) = C_2x + D_2 \end{cases}$

利用边界条件得：(最后一条的符号是因为电位函数方向导致的)($\vec{e}_n(\vec{D}_1 - \vec{D}_2) = \rho_{s0}$), 方向是2到1

$$\begin{cases} x = 0 \text{ 处}, \varphi_1(0) = 0 \\ x = a \text{ 处}, \varphi_2(a) = 0 \\ x = b \text{ 处}, \varphi_1(b) = \varphi_2(b) \\ \left[\frac{\partial \varphi_2(x)}{\partial x} - \frac{\partial \varphi_1(x)}{\partial x} \right]_{x=b} = -\frac{\rho_{s0}}{\epsilon_0} \end{cases}$$

如果介电常数不一样就要变成 $\left[\epsilon_2 \frac{\partial \varphi_2(x)}{\partial x} - \epsilon_1 \frac{\partial \varphi_1(x)}{\partial x} \right]_{x=b} = -\rho_{s0}$

电容



两导体组成的电容: $C = \frac{Q}{U} = \frac{Q}{|\varphi_1 - \varphi_2|}$

决定电容量大小的因素

- 导体系统的结构、尺寸、形状和其周围的电介质
- 与导体的带电量和电位无关

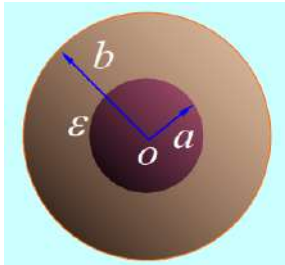
例题1：同心球形电容器的内导体半径为 a ，外导体半径为 b ，其间填充介电常数为 ϵ 的均匀介质，求此球形电容器的电容

解：设内导体的电荷为 q ，则由**高斯定理**可求得内外导体间的电场 $\vec{D} = \vec{e}_r \frac{q}{4\pi r^2}$ ， $\vec{E} = \vec{e}_r \frac{q}{4\pi \epsilon r^2}$

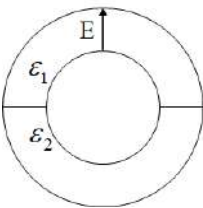
同心导体间的电压：

$$U = \int_a^b E \, dr = \frac{q}{4\pi \epsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right) = \frac{q}{4\pi \epsilon_0} \cdot \frac{b-a}{ab}$$

同心球形电容器的电容 $C = \frac{q}{U} = \frac{4\pi \epsilon_0 ab}{b-a}$



结论：球形电容器($b \rightarrow \infty$): $C = 4\pi \epsilon a$ (定义可推)

延伸：如果是两种不同的介质，由边界条件： $\begin{cases} D_{1n} - D_{2n} = \rho_S \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \end{cases}$ 确定利用切向电场相同

因为电场沿切向，电场无法向分量，所以**电容内电场相同**，由 $\oint \vec{D} d\vec{S} = q \rightarrow D_1 \cdot 2\pi r^2 + D_2 \cdot 2\pi r^2 = q$

因为 $\epsilon_1 E = D_1, \epsilon_2 E = D_2$ ，然后就可以求出 E 了，后续求法与同介质相同

例题2：同轴线内导体半径为 a ，外导体半径为 b ，内外导体间填充的介电常数为 ϵ 的均匀介质，求同轴线单位长度的电容

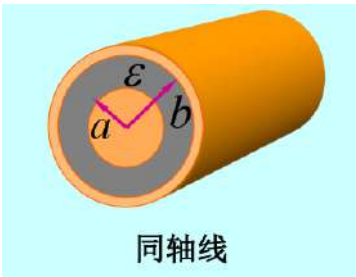
解：设同轴线的内、外导体单位长度带电量分别为 $+\rho_l, -\rho_l$ 应用高斯定理可得到内外导体间任一点的电场强度为 $\vec{E}(\rho) = \vec{e}_\rho \frac{\rho_l}{2\pi \epsilon \rho}$

内外导体间的电位差

$$U = \int_a^b \vec{E}(\rho) \cdot \vec{e}_\rho d\rho = \frac{\rho_l}{2\pi \epsilon} \int_a^b \frac{1}{\rho} d\rho$$

$$= \frac{\rho_l}{2\pi \epsilon} \ln(b/a)$$

故得同轴线单位长度的电容为 $C_1 = \frac{\rho_l}{U} = \frac{2\pi \epsilon}{\ln(b/a)}$

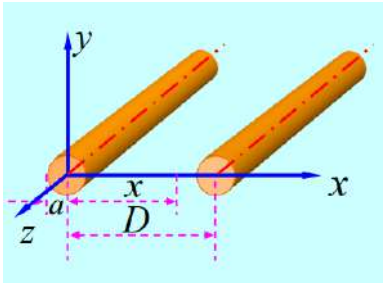


如果不是同一均匀介质，确定边界条件 $\begin{cases} D_{1n} - D_{2n} = \rho_S \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \end{cases}$ 确定利用 $E_{1t} = E_{2t} = E$

同电容器，内部电场相同， $E_1 = E_2 = E$ ，由 $\oint \vec{D} d\vec{S} = \rho_l L \rightarrow (D_1 + D_2)\pi r = \rho_l \rightarrow (\epsilon_1 + \epsilon_2)E\pi r = \rho_l$

求出 E 后按同介质求法 结论: $C = \frac{\pi(\epsilon_1 + \epsilon_2)}{\ln(b/a)}$

例题3：如图所示的平行双线传输线，导线半径为a，两导线的轴线距离为D，且 $D \gg a$ ，求传输线单位长度的电容



设两导线上的带电量分别为 $+\rho_l$ 和 $-\rho_l$ 。由于，故可近似地认为电荷在各导线表面均匀分布。因此导线间 x 处的电场强度为

$$\vec{E}(x) = \vec{e}_x \frac{\rho_l}{2\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{x} + \frac{1}{D-x} \right) \text{ 两导线间的电位差}$$

$$U = \int_1^2 \vec{E} \cdot d\vec{l} = \frac{\rho_l}{2\pi\epsilon_0} \int_a^{D-a} \left(\frac{1}{x} + \frac{1}{D-x} \right) dx = \frac{\rho_l}{\pi\epsilon_0} \ln \frac{D-a}{a}$$

故单位长度的电容为 $C_1 = \frac{\rho_l}{U} = \frac{\pi\epsilon_0}{\ln[(D-a)/a]} \approx \frac{\pi\epsilon_0}{\ln(D/a)}$ (F/m)

一般求解步骤：

- (1) 假定两导体上分别带电荷 $+q$ 和 $-q$;

最关键步骤： (2) 根据假定的电荷求出电场强度 E ;

- (3) 由 $\int_1^2 E \cdot dl$ 求得电位差 U ;

- (4) 求出比值 $C = \frac{q}{U}$

静电场能量

通过电位计算

| 体分布电荷情况 | 面分布电荷 | 电容器的储能 |
|---|---|--|
| $W_e = \frac{1}{2} \int_V \rho\varphi dV$ | $W_e = \frac{1}{2} \int_S \rho_S\varphi dS$ | $W_e = \frac{1}{2} \sum_i \varphi_i q_i$ |

| 电场能量密度 | 电场的总能量 | 对于线性、各向同性介质 |
|---|---|--|
| $w_e = \frac{1}{2} \vec{D} \cdot \vec{E}$ | $W_e = \frac{1}{2} \int_V \vec{D} \cdot \vec{E} dV$ | $w_e = \frac{1}{2} \vec{D} \cdot \vec{E} = \frac{1}{2} \epsilon E^2$ $W_e = \frac{1}{2} \int_V \vec{D} \cdot \vec{E} dV = \frac{1}{2} \int_V \epsilon E^2 dV$ |

恒定电场

定义：

在静电场中，电场只存在于导电媒质以外的电介质中，导电媒质内部不存在电场。如果将导电媒质与电源的两极相连接，且维持两电极间的电压不变，则导电媒质内将存在一个不随时间变化的电场，称为恒定电场

恒定电场是电荷分布不随时间变化的运动电荷产生的电场，而不是静止电荷产生的电场， $\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$

基本方程和边界方程

恒定电场基本方程：(静电场基本方程仍然满足，但主要利用电流连续方程得到的 \vec{J} 基本方程)

微分形式:

$$\begin{cases} \nabla \cdot \vec{J} = 0 \\ \nabla \times \vec{E} = 0 \\ (\nabla \cdot \vec{D} = \rho_s) \end{cases}$$

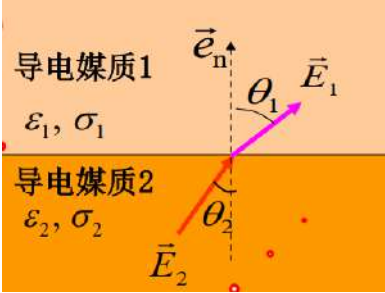
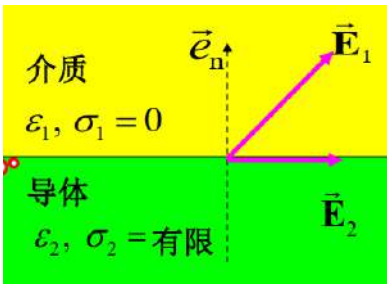
积分形式:

$$\begin{cases} \oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S} = 0 \\ \oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0 \\ (\oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q) \end{cases}$$

本构关系: $\vec{J} = \sigma \vec{E}(\vec{D} = \varepsilon E)$

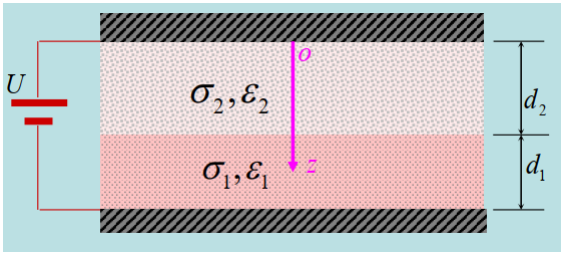
一般边界条件:

$$\begin{cases} J_{1n} - J_{2n} = 0 \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \\ (D_{1n} - D_{2n} = \rho_s) \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \varphi_1 = \varphi_2 \\ \sigma_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \sigma_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} \\ (\varepsilon_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} - \varepsilon_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \rho_s) \end{cases}$$

| | |
|---|---|
| 两种导电媒质分界面($\sigma \neq 0$, 存在 ρ_S) | $\sigma_2 \gg \sigma_1$ |
|  |  |
| $\frac{\tan \theta_1}{\tan \theta_2} = \frac{E_{1t}/E_{1n}}{E_{2t}/E_{2n}} = \frac{\sigma_1/J_{1n}}{\sigma_2/J_{2n}} = \frac{\sigma_1}{\sigma_2}$ | $\begin{cases} D_{1n} = \rho_S \\ E_{2n} = 0 \end{cases} \text{本科阶段忽略切向}$ |

不同介质边界问题

例：一个有两层介质的平行板电容器, 其参数分别为 ε_1 、 σ_1 和 ε_2 、 σ_2 , 外加电压 U 。求介质面上的自由电荷密度。



极板是理想导体，为等位面，电流沿z方向

由 $J_{1n} = J_{2n} \Rightarrow J_1 = J_2 = J$

由 $E_1 = \frac{J_1}{\sigma_1} = \frac{J}{\sigma_1}, E_2 = \frac{J_2}{\sigma_2} = \frac{J}{\sigma_2} \Rightarrow U = U_1 + U_2 = E_1 d_1 + E_2 d_2 = \left(\frac{d_1}{\sigma_1} + \frac{d_2}{\sigma_2}\right) J \Rightarrow J = U / \left(\frac{d_1}{\sigma_1} + \frac{d_2}{\sigma_2}\right)$

由 $D_{1n} - D_{2n} = \rho_S \Rightarrow \rho_S = \left(\frac{\varepsilon_1}{\sigma_1} - \frac{\varepsilon_2}{\sigma_2}\right) J = \frac{\sigma_2 \varepsilon_1 - \sigma_1 \varepsilon_2}{\sigma_2 d_1 + \sigma_1 d_2} U$

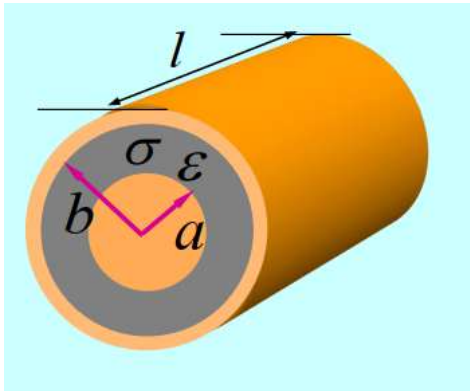
电阻和电导

计算方法: $G = \frac{1}{R}$ 通常是假设法

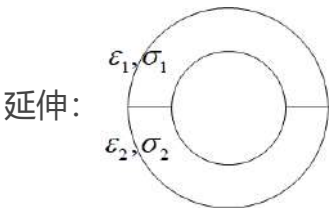
| | | |
|---|--|---|
| 1. 假定两电极间的电流为 I ; | 1. 假定两电极间的电位差为 U ; | 静电比拟法: $\frac{G}{C} = \frac{\sigma}{\varepsilon}$ |
| 2. 由 $U = \int_1^2 \vec{E} \cdot d\vec{l}$, 求出两导 体间的电位差; | 2. 由 $I = \int_S \vec{J} \cdot d\vec{S}$, 求出两导体间电流; | |
| 3. 由定义求电导: $G = I/U$; | 3. 由定义求电导: $G = I/U$ | |

例题：求同轴电缆的绝缘电阻。设内外的半径分别为 a 、 b , 长度为 l , 其间媒质的电导率为 σ 、介电常数为 ε .

解：(电场方向由a到b) 直接用恒定电场的计算方法 设由内导体流向外导体的电流为 I (这个求的是 l 长度的电导)



$$I \Rightarrow J = \frac{I}{2\pi\rho l} \Rightarrow E = \frac{J}{\sigma} = \frac{I}{2\pi\rho l\sigma}$$
$$U = \int \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_a^b \frac{I}{2\pi\rho l\sigma} d\rho = \frac{I}{2\pi\sigma l} \ln \frac{b}{a}$$
$$\Rightarrow \begin{cases} \text{电导 } G = \frac{I}{U} = \frac{2\pi\sigma l}{\ln(b/a)} \\ \text{绝缘电阻 } R = \frac{1}{G} = \frac{1}{2\pi\sigma l} \ln \frac{b}{a} \end{cases}$$



如果是两种不同的介质，由边界条件 $\begin{cases} J_{1n} - J_{2n} = 0 \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \end{cases}$ 因为电场方向为切向(由内指外)

$J = \sigma E$ 代入 $I = \int_2 \vec{J} d\vec{S} = \pi\rho l J_1 + \pi\rho l J_2 = \pi\rho l (\sigma_1 + \sigma_2) E$ 得到 E 之后再积分求 U

(习题3.13)

电感

| 磁通Φ | 磁链Ψ |
|---|--|
| | |
| $\Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = \int_S \nabla \times \vec{A} \cdot d\vec{S} = \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l}$ | $\Psi = n\Phi$, 粗导线回路: $\Psi = \Psi_0 + \Psi_i$ (外磁链加内磁链) n 为磁场较链的电流与回路电流 I 之比 (不一定为整数) |
| 特征: 回路可以是任意几何回路 | 特征: 1、回路是电流回路; 2、计入电流存在的所有回路; 3、每个回路是计入与之较链的全部磁通 |

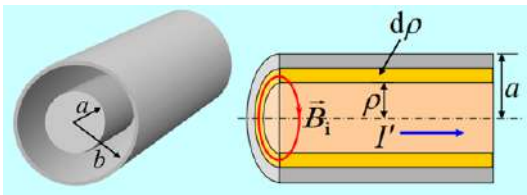
自感L

$L = \frac{\Psi}{I}$, 称为导体回路的自感系数, 简称自感, 特征: 磁链是 I 自己产生的

粗导体回路的自感: $L = L_i + L_o$ $L_i = \frac{\Psi_i}{I}$ ——内自感 $L_o = \frac{\Psi_o}{I}$ ——外自感

自感的特点: 自感只与回路的几何形状、尺寸以及周围的磁介质有关, **与电流和磁链的大小无关**

例: **求同轴线单位长度的自感** !!! (多重点)



先求内导体的 **内自感**; 设同轴线中的电流为 I , 由安培环路定理 $\oint_C \vec{H}_i \cdot d\vec{l} = I' = \frac{I}{\pi a^2} \pi \rho^2 = \frac{I}{a^2} \rho^2$

得 $H_i = \frac{I}{2\pi a^2} \rho, B_i = \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} \rho$ ($0 \leq \rho \leq a$) ρ 处面元的磁通为 $d\Phi_i = B_i \cdot dS = \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} \rho l d\rho$

因为与 $d\Phi_i$ 中, (易错) 【这一部分磁通相交链的电流不是导体中的全部电流 I , 而只是 I 的部分 I' 】, 两者的关系为 $I' = \frac{\rho^2}{a^2} I$

则其磁链为 $d\Psi_i = \frac{I'}{I} d\Phi_i = \frac{\mu_0 I \rho^3}{2\pi a^4} l d\rho$

因此内导体中总的 **内磁链** 为 $\Psi_i = \int d\Psi_i = l \int_0^a \frac{\mu_0 I \rho^3}{2\pi a^4} d\rho = \frac{\mu_0 I}{8\pi} l$

故单位长度的 **内自感** 为 $L_i = \frac{\Psi_i}{Il} = \frac{\mu_0}{8\pi}$ (轴线内自感都是一样的)

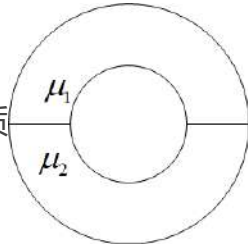
再求内、外导体间的 **外自感**： $B = \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} \rightarrow d\Psi_o = d\Phi_o = \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} l d\rho$

则 $\Psi_0 = \int d\Psi_0 = l \int_a^b \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} d\rho = l \frac{\mu_0 I}{2\pi} \ln \frac{b}{a}$

故单位长度的 **外自感** 为 $L_0 = \frac{\Psi_0}{Il} = \frac{\mu_0}{2\pi} \ln \frac{b}{a}$

单位长度的 **总自感** 为 $L = L_i + L_0 = \frac{\mu_0}{8\pi} + \frac{\mu_0}{2\pi} \ln \frac{b}{a}$

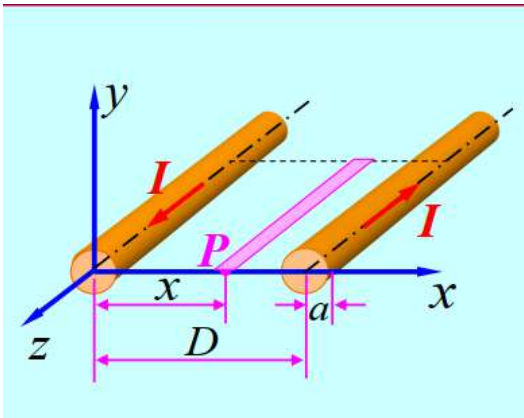
延伸：如果不是同一均匀介质



确定边界条件 $\begin{cases} B_{1n} - B_{2n} = 0 \\ H_{1t} - H_{2t} = J_S \end{cases}$ 确定利用 $B_{1n} = B_{2n} = B$

$\int_{L_1} \frac{\vec{B}_1}{\mu_1} d\vec{l}_1 + \int_{L_2} \frac{\vec{B}_2}{\mu_2} d\vec{l}_2 = I \Rightarrow B\pi\rho(\frac{1}{\mu_1} + \frac{1}{\mu_2}) = I$ 得到 B 之后计算和上面一样了(外自感，内自感计算无变化)

计算平行双线传输线单位长度的自感：



$\vec{B}(x) = \vec{e}_y \frac{\mu_0 I}{2\pi} \left(\frac{1}{x} + \frac{1}{D-x} \right)$ 外磁链为 $\Psi_o = \int \vec{B} \cdot d\vec{S} = \frac{\mu_0 I}{2\pi} l \int_a^{D-a} \left(\frac{1}{x} + \frac{1}{D-x} \right) dx = \frac{\mu_0 I}{\pi} l \ln \frac{D-a}{a}$

单位长度的外自感为： $L_o = \frac{\Psi_o}{I} = \frac{\mu_0}{\pi} \ln \frac{D-a}{a} \approx \frac{\mu_0}{\pi} \ln \frac{D}{a}$

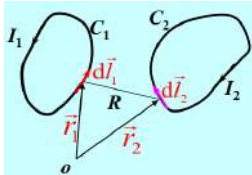
单位长度内自感为： $L_i = 2 \times \frac{\mu_0}{8\pi}$

互感M

$M_{21} = \frac{\Psi_{21}}{I_1}$ ($M_{11} = L_1$) 回路 C_1 对回路 C_2 的互感系数，简称互感，同理 $M_{12} = \frac{\Psi_{12}}{I_2}$ ($M_{11} = L_1$)

互感下标后面是产生的源，前面的是产生场的区域

有纽曼公式： $\begin{cases} M_{21} = M_{12} = M \\ M = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_{C_1} \oint_{C_2} \frac{d\vec{l}_1 \cdot d\vec{l}_2}{R} \end{cases}$



能量计算

电感储能（单个载流回路）： $W_m = \frac{I}{2} \Psi_{总} = \frac{1}{2} I^2 L$ 电感储能（N个载流回路）： $W_m = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \sum_{k=1}^N I_j I_k M_{jk}$

对2个载流回路： $W_m = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \sum_k^N I_j I_k M_{jk} = \frac{1}{2} L_1 I_1^2 + \frac{1}{2} L_2 I_2^2 + M I_1 I_2$

恒定磁场

基本方程和边界方程

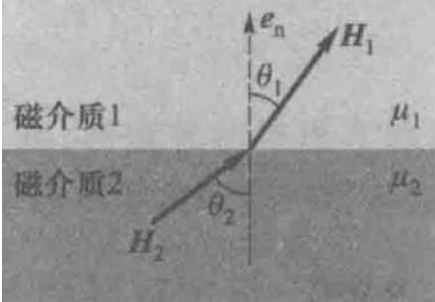
恒定磁场的源(恒定电流)和场量(B 、 H)不随时间变化，基本方程：

微分形式:
$$\begin{cases} \nabla \times \vec{H} = \vec{J} \\ \nabla \cdot \vec{B} = 0 \end{cases}$$

积分形式:
$$\begin{cases} \oint_C \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_S \vec{J} \cdot d\vec{S} \\ \oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0 \end{cases}$$

本构关系: $\vec{B} = \mu \vec{H}$ 一般边界条件:
$$\begin{cases} B_{1n} - B_{2n} = 0 \\ H_{1t} - H_{2t} = J_S \end{cases}$$

矢量磁位的边界方程:
$$\vec{A}_1 = \vec{A}_2 \rightarrow A_{1t} = A_{2t}, A_{1n} = A_{2n}$$

| | |
|---|--|
| 不存在自由电流($\vec{J} = 0$) | |
|  | |
| 介质两侧矢量的方向关系 $\frac{\tan \theta_1}{\tan \theta_2} = \frac{H_{1t}/H_{1n}}{H_{2t}/H_{2n}} = \frac{\mu_1}{\mu_2}$ | |

矢量磁位

$\vec{B} = \nabla \times \vec{A}$ $\vec{A}(\vec{r})$ 称为矢量磁位或简称磁矢位

在恒定磁场中通常规定 $\nabla \cdot \vec{A} = 0$ ，并称为库仑规范 **矢量泊松方程** $\nabla^2 \vec{A} = -\mu \vec{J}$

在无源区： $\vec{J} = 0$ ，得到矢量拉普拉斯方程 $\nabla^2 \vec{A} = 0$

恒定磁场的能量

依据： $\vec{F} = \oint_c I d\vec{l} \times \vec{B}$ 哪里有磁场，哪里就有磁场能量！

| 磁场能量密度 | 磁场能量 | 对于线性各向同性媒质 |
|---|--|---|
| $w_m = \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H}$ | $W_m = \frac{1}{2} \int_V \vec{B} \cdot \vec{H} \, dV$ | $w_m = \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H} = \frac{1}{2} \mu H^2$ $W_m = \frac{1}{2} \int_V \vec{B} \cdot \vec{H} \, dV = \frac{1}{2} \int_V \mu H^2 \, dV$ |

通过磁矢位计算磁场能量：

- 体分布电流 $W_m = \frac{1}{2} \int_V \vec{J} \cdot \vec{A} \, dV$
- 回路线电流 $W_m = \frac{I}{2} \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l} = \frac{I}{2} \Psi_{\text{总}}$

通过电感计算磁场能量：

电感储能（单个载流回路）: $W_m = \frac{I}{2} \Psi_{\text{总}} = \frac{1}{2} I^2 L$

电感储能（ N 个载流回路）: $W_m = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \sum_{k=1}^N I_j I_k M_{jk}$

对2个载流回路: $W_m = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \sum_{k=1}^N I_j I_k M_{jk} = \frac{1}{2} L_1 I_1^2 + \frac{1}{2} L_2 I_2^2 + M I_1 I_2$

镜像法

镜像法的理论基础：解的惟一性定理

方法： 在求解域外设置等效电荷，集中代表边界上分布电荷的作用

目的： 使复杂边值问题，化为无限大单一媒质空间的问题

总结

| | | | |
|----------------------------|--------------------|---|---|
| 静电场 ε | \vec{E}, \vec{D} | $w_E = \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D}$ | $C = \frac{Q}{U}, \begin{cases} \textcircled{1} Q \rightarrow E \rightarrow U \rightarrow C \\ \textcircled{2} U \rightarrow E \rightarrow Q \rightarrow C \end{cases}$ |
| 恒定电场 ε, σ | \vec{J}, \vec{E} | $P = \vec{E} \cdot J$ | $G = \frac{I}{U}, \begin{cases} \textcircled{1} I \rightarrow J \rightarrow E \rightarrow U \rightarrow G \\ \textcircled{2} U \rightarrow E \rightarrow J \rightarrow I \rightarrow G \\ \textcircled{3} \text{静电比拟法} \end{cases}$ |
| 恒定磁场 μ | \vec{B}, \vec{H} | $w_m = \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H}$ | $L = \frac{\Psi}{I}. I \rightarrow H \rightarrow B \rightarrow \Phi \rightarrow \Psi \rightarrow L$ |

| 同轴电容器单位长度 | 双线 | 球形电容器 |
|--|---|--|
| $C = \frac{2\pi\varepsilon}{\ln(b/a)}$ | $C = \frac{\pi\varepsilon}{\ln(b/a)}$ | $C = 2\pi(\varepsilon_1 + \varepsilon_2)a$ |
| $G = \frac{2\pi\sigma}{\ln(b/a)}$ | | $G = 2\pi(\sigma_1 + \sigma_2)a$ |
| $L_{\text{外}} = \frac{\mu}{2\pi} \ln(b/a)$ | $L_{\text{外}} = \frac{\mu}{\pi} \ln(b/a)$ | (C和G可以直接用静电比拟法) |

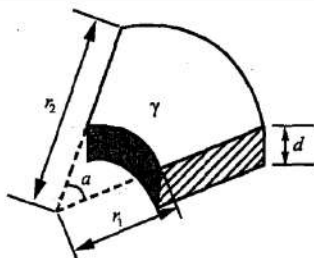
| 静电场 | 恒定电场 | 恒定磁场 |
|---|--|--|
| $\begin{cases} D_{1n} - D_{2n} = \rho_S \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \end{cases}$ | $\begin{cases} J_{1n} - J_{2n} = 0 \\ E_{1t} - E_{2t} = 0 \\ (D_{1n} - D_{2n} = \rho_S) \end{cases}$ | $\begin{cases} B_{1n} - B_{2n} = 0 \\ H_{1t} - H_{2t} = J_S \end{cases}$ |
| $\begin{cases} \varepsilon_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} - \varepsilon_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \rho_S \\ \varphi_1 = \varphi_2 \end{cases}$ | $\begin{cases} \varphi_1 = \varphi_2 \\ \sigma_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \sigma_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} \\ (\varepsilon_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial n} - \varepsilon_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial n} = \rho_S) \end{cases}$ | |

习题

3.13 在一块厚度 d 的导体板上,由两个半径为 r_1 和 r_2 的圆弧和夹角为 α 的两半径割出的一块扇形体,如题 3.13 图所示.求:(1)沿导体板厚度方向的电阻;(2)两圆弧面之间的电阻;(3)沿 α 方向的两电极间的电阻.设导电板的电导率为 γ .

【逻辑推理】求两圆弧面之间的电阻时,电流沿 e_r 方向,可按 $I \rightarrow J \rightarrow E \rightarrow U \rightarrow R$ 计算;求沿 α 方向的两电极的电阻时,电流沿 e_φ 方向,而且电流密度是随 r 变化的,所以可按 $U \rightarrow E \rightarrow J \rightarrow I \rightarrow R$ 计算.

主要是设 U 还是 I , 如何确定 E 或者 J 为关键



题 3.13 图

(1)设沿厚度方向的两电极的电压为 U_1 ,则有

$$E_1 = \frac{U_1}{d}$$

$$J_1 = \gamma E_1 = \frac{\gamma U_1}{d}$$

$$I_1 = J_1 S_1 = \frac{\gamma U_1}{d} \cdot \frac{\alpha}{2} (r_2^2 - r_1^2)$$

故得到沿厚度方向的电阻为

$$R_1 = \frac{U_1}{I_1} = \frac{2d}{\alpha \gamma (r_2^2 - r_1^2)}$$

(2)设内外两圆弧面电极之间的电流为 I_2 ,则

$$J_2 = \frac{I_2}{S_2} = \frac{I_2}{\alpha r d}$$

$$E_2 = \frac{J_2}{\gamma} = \frac{I_2}{\gamma \alpha r d}$$

$$U_2 = \int_{r_1}^{r_2} E_2 dr = \frac{I_2}{\gamma \alpha d} \ln\left(\frac{r_2}{r_1}\right)$$

故得到两圆弧面之间的电阻为

$$R_2 = \frac{U_2}{I_2} = \frac{1}{\gamma \alpha d} \ln\left(\frac{r_2}{r_1}\right)$$

(3)设沿 α 方向的两电极的电压为 U_3 ,则有

$$U_3 = \int_0^\alpha E_3 r d\varphi$$

由于 E_3 与 φ 无关,所以得到

$$E_3 = e_\varphi \frac{U_3}{\alpha r}$$

$$J_3 = \gamma E_3 = e_\varphi \frac{\gamma U_3}{\alpha r}$$

$$I_3 = \int_{S_3} J_3 \cdot e_\varphi dS = \int_{r_1}^{r_2} \frac{\gamma dU_3}{\alpha r} dr = \frac{\gamma dU_3}{\alpha} \ln\left(\frac{r_2}{r_1}\right)$$

故得到沿 α 方向的电阻为

$$R_3 = \frac{U_3}{I_3} = \frac{\alpha}{\gamma d \ln(r_2/r_1)}$$

3.7 两块无限大导体平板分别置于 $x=0$ 和 $x=d$ 处,板间充满电荷,其体电荷密度为 $\rho = \frac{\rho_0 x}{d}$,极板的电位分别设为 0 和 U_0 ,如题 3.7 图所示,求两导体板之间的电位和电场强度.

【解题过程】由泊松方程得

$$\nabla^2 \varphi = -\frac{\rho_0 x}{\epsilon_0 d}$$

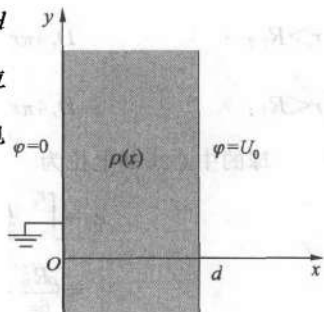
$$\therefore \varphi = -\frac{\rho_0 x^3}{6\epsilon_0 d} + C_1 x + C_2$$

$$\text{又} \because \varphi(0)=0, \varphi(d)=U_0$$

$$\therefore \begin{cases} C_2=0 \\ -\frac{\rho_0 d^3}{6\epsilon_0 d} + C_1 d = U_0 \end{cases} \therefore \begin{cases} C_1 = \frac{\rho_0 d}{6\epsilon_0} + \frac{U_0}{d} \\ C_2=0 \end{cases}$$

$$\therefore \varphi(x) = -\frac{\rho_0 x^3}{6\epsilon_0 d} + \left(\frac{U_0}{d} + \frac{\rho_0 d}{6\epsilon_0}\right)x$$

$$\therefore E = -\nabla \varphi(x) = \left[\frac{\rho_0 x^2}{2\epsilon_0 d} - \left(\frac{U_0}{d} + \frac{\rho_0 d}{6\epsilon_0}\right)\right] e_x$$



题 3.7 图

3.21 一个点电荷 q 与无限大导体平面距离为 d ,如果把它移到无穷远处,需要作多少功?

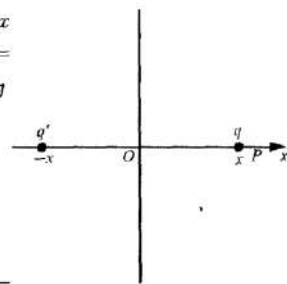
【逻辑推理】点电荷位于接地导体平面附近时,导体平面上有感应电荷.先利用镜像法求出感应电荷产生的电场 E ,然后由 $W_e = \int_0^\infty qE \cdot dr$ 计算出电场所作的功.

【解题过程】当点电荷 q 移动到距离导体平面为 x 的 P 点处时,其像电荷 $q' = -q$,与导体平面相距为 $x' = -x$,如题 3.21 图所示.像电荷 q' 在 P 点处产生的电场为

$$E'(x) = e_x \frac{-q}{4\pi\epsilon_0 (2x)^2}$$

所以将点电荷 q 移到无穷远处时,电场所作的功为

$$\begin{aligned} W_e &= \int_d^\infty qE'(x) \cdot dr \\ &= \int_d^\infty \frac{-q^2}{4\pi\epsilon_0 (2x)^2} dx = -\frac{q^2}{16\pi\epsilon_0 d} \end{aligned}$$



题 3.21 图

时变电磁场

波动方程

在无源空间中 $\rho = 0, \vec{J} = 0$ 得到简化波动方程

$$\begin{cases} \nabla^2 \vec{E} - \mu\epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = 0 \\ \nabla^2 \vec{H} - \mu\epsilon \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} = 0 \end{cases} \quad (k = \mu\epsilon)$$

位函数方程

库仑规范: $\nabla \cdot \vec{A} = 0$

洛伦兹规范: $\nabla \cdot \vec{A} = -\mu\epsilon \frac{\partial \varphi}{\partial t}$

| 波动方程 | 位函数计算 | 位函数方程(洛伦兹规范后) |
|--|--|--|
| $\begin{cases} \nabla^2 \vec{E} - \mu\epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = 0 \\ \vec{\nabla}^2 \vec{H} - \mu\epsilon \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} = 0 \end{cases}$ | $\begin{cases} \vec{B} = \nabla \times \vec{A} \\ \vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} - \nabla \varphi \end{cases}$ | $\begin{cases} \nabla^2 \vec{A} - \epsilon\mu \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu \vec{J} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial t} = -\frac{1}{\mu\epsilon} \nabla \cdot \vec{A} \end{cases}$ |

对比波动方程和位函数方程，无源区两种方法一样简单，有源区位函数方程更简单

求解区无源，用场的波动方程 求解区有源，用位函数方程

电磁能量守恒定律

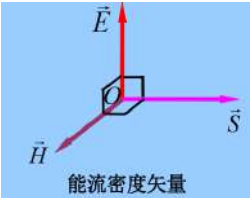
2、坡印廷定理是关于电磁能量转换过程的能量守恒定律。其中（ **E** ）表示单位时间进入**S**面包围的有限空间体积**V**中的电磁能量，（ **A** ）表示单位时间内体积**V**中电磁能量的增加，（ **C** ）表示单位时间体积**V**内损耗的电磁能量。

A. $\frac{\partial}{\partial t} \int_v \left(\frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} + \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} \right) dV$
B. $\int_v \left(\frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} + \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} \right) dV$
C. $\int_v \vec{E} \cdot \vec{J} dV$
D. $\oint_s \vec{E} \times \vec{H} \cdot d\vec{S}$
E. $-\oint (\vec{E} \times \vec{H}) \cdot d\vec{S}$

(做功) 功率： $P = \int_v \vec{J} \cdot \vec{E} dV$ （表示单位时间**体积V内损耗**的电磁能量）

存储的电磁能量：

$$\begin{cases} w = w_e + w_m = \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} \\ W = \int_V w \, dV = \int_V \left(\frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} \right) dV \end{cases}$$



坡印亨矢量(流过单位面积的功率)： $\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}$

单位时间**进入S面**包围的有限空间体积V中的电磁能量 $-\oint_s (\vec{E} \times \vec{H}) \cdot d\vec{S}$ (习题4.15)

这个符号是因为规定流入为负，流出为正，计算的是进入截面的能量

坡印亨定理(瞬时功率密度关系)（电磁场能量守恒）： $-\nabla \cdot \vec{S} = \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} \right) + \vec{E} \cdot \vec{J}$

简化形式： $P_{\lambda} = \frac{d}{dt} W + P_{耗}$ 积分形式： $-\oint_s (\vec{E} \times \vec{H}) \cdot d\vec{S} = \frac{d}{dt} \int_v \left(\frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} \right) dV + \int_v \vec{E} \cdot \vec{J} dV$

单位时间流入体积V内的电磁能量 等于 体积V内增加的电磁能量与体积V内消耗的电场能量之和（焦耳热）

一般来说电容器 $-\oint_s \vec{S} \cdot d\vec{S} = \int_v \vec{J} \cdot \vec{E} dV$ (习题4.15) （进入的等于消耗的）

时谐电磁场

物理量随时间按正弦规律变化的问题，因此也叫正弦电磁场问题 $\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow j\omega$ $\frac{\partial^2}{\partial t^2} \rightarrow -\omega^2$

传导电流和位移电流的相位差为90°

传导电流密度： $\vec{J} = \sigma \vec{E}$ ，位移电流密度： $\vec{J}_d = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = j\omega \vec{D}$ 一个j为90°相位

ϵ_c 为等效复介电常数或等效复电容率， $\epsilon_c = \epsilon - j \frac{\sigma}{\omega}$

实数表示法或瞬时表示法 $A(\vec{r}, t)$ 复数表示法 $A(\vec{r})$ 改为实数表示法： $A(\vec{r}, t) = \text{Re} [A(\vec{r})e^{j\omega t}]$ （习题4.11）

复矢量包含了任意时刻场量的空间变化情况

若为sin 转化，因为 $\cos(x - \frac{\pi}{2}) = \sin x$ ，只需在后带上 $e^{j(-\frac{\pi}{2})}$

基本公式： $e^{jwt} = \cos \omega t + j \sin \omega t$, $j = e^{j\frac{\pi}{2}}, -j = e^{j(-\frac{\pi}{2})}$

| 求导 | 积分 |
|---|--|
| $\frac{\partial}{\partial t}A(\vec{r},t) = \text{Re}\left[j\omega A(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right]$ | $\int dtA(\vec{r},t) = \text{Re}\left[\frac{1}{j\omega}A(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right]$ |
| $\frac{\partial}{\partial t}A(\vec{r},t) \longleftrightarrow j\omega A(\vec{r})$ | $\frac{\partial}{\partial t}A(\vec{r},t) \longmapsto j\omega A(\vec{r})$ |
| $\frac{\partial}{\partial t} \longleftrightarrow j\omega$ | $\int dt \longleftrightarrow \frac{1}{j\omega}$ |

媒质的损耗角正切：对电磁波而言，媒质复介电常数**虚部**的起对电磁波**衰减**的作用。因此对电磁波传播而言，介电常数/磁导率具有虚部的介质也叫**损耗介质**，其虚部与实部的比称为**损耗角正切**

电介质 $\tan\delta_\varepsilon = \frac{\varepsilon''}{\varepsilon'}$ 磁介质 $\tan\delta_\mu = \frac{\mu''}{\mu'}$ 导电媒质 $\tan\delta_\sigma = \frac{\sigma}{\omega\varepsilon}$ (传导电流与位移电流的比)

导电媒质的分类：<<1 为弱导电媒质和良绝缘体，≈1 为普通导电媒质， >>1 为良导体

总结

共性问题

| | $\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$ | $\frac{\partial}{\partial t} = jw$ |
|-----------|--|--|
| Maxwell方程 | $\begin{cases} \nabla \times \vec{H}(\vec{r},t) = \vec{J}(\vec{r},t) + \frac{\partial \vec{D}(\vec{r},t)}{\partial t} \\ \nabla \times \vec{E}(\vec{r},t) = -\frac{\partial \vec{B}(\vec{r},t)}{\partial t} \\ \nabla \cdot \vec{B}(\vec{r},t) = 0 \\ \nabla \cdot \vec{D}(\vec{r},t) = \rho(\vec{r},t) \\ \nabla \cdot \vec{J}(\vec{r},t) = -\frac{\partial \rho(\vec{r},t)}{\partial t} \end{cases}$ | $\begin{cases} \nabla \times \vec{H}(\vec{r}) = \vec{J}(\vec{r}) + \text{j}\omega\vec{D}(\vec{r}) \\ \nabla \times \vec{E}(\vec{r}) = -\text{j}\omega\vec{B}(\vec{r}) \\ \nabla \cdot \vec{D}(\vec{r}) = \rho(\vec{r}) \\ \nabla \cdot \vec{B}(\vec{r}) = 0 \\ \vec{J}(\vec{r}) = -j\omega\rho(\vec{r}) \end{cases}$ |

| 瞬时Poyting矢量 | 平均Poyting矢量 |
|---|--|
| $\begin{aligned}\vec{S}(\vec{r},t) &= \vec{E}(\vec{r},t) \times \vec{H}(\vec{r},t) \\ &= \text{Re}\left[\vec{E}(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right] \times \text{Re}\left[\vec{H}(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right]\end{aligned}$ | $\begin{aligned}\vec{S}_{av}(\vec{r}) &= \frac{1}{T}\int_0^T \vec{S}(\vec{r},t)dt \\ &= \frac{1}{2}\text{Re}\left[\vec{\textcolor{red}{E}}(\vec{r}) \times \vec{\textcolor{red}{H}}^*(\vec{r})\right]\end{aligned}$ |
| 瞬时能量密度 | 平均能量密度 |
| $w(\vec{r},t) = \frac{1}{2}\varepsilon E^2 + \frac{1}{2}\mu H^2$ | $w_{av}(\vec{r}) = \frac{1}{4}\text{Re}[\vec{D}(\vec{r}) \cdot \vec{E}^*(\vec{r}) + \vec{B}(\vec{r}) \cdot \vec{H}^*(\vec{r})] = \frac{1}{4}(\varepsilon'E \cdot E^* + \mu'H \cdot H^*)$ |
| 瞬时功率密度消耗 | 平均焦耳损耗功率密度 |
| $\begin{aligned}p_{\text{loss}} &= \vec{E}(\vec{r},t) \cdot \vec{J}(\vec{r},t) \\ &= \text{Re}\left[\vec{E}(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right] \cdot \text{Re}\left[\vec{J}(\vec{r})\text{e}^{\text{j}\omega t}\right]\end{aligned}$ | $\begin{aligned}p_{Jav}(\vec{r}) &= \frac{1}{T}\int_0^T p_J(\vec{r},t)dt \\ &= \frac{1}{2}\text{Re}\left[\sigma\vec{E}(\vec{r}) \cdot \vec{E}^*(\vec{r})\right] = \frac{1}{2}\sigma\vec{E}(\vec{r}) \cdot \vec{E}^*(\vec{r})\end{aligned}$ |

习题

4、无源空间中(媒质参数为 $\epsilon, \mu, \sigma=0$), 已知时谐磁场的复数表示式为

$$\vec{H}(z) = 10(\vec{e}_x + j\vec{e}_y) e^{-j25z} \quad \text{A/m}, \quad \text{角频率为 } \omega$$

试求出: (1) 对应电场的瞬时值表达式;

(2) 瞬时坡印廷矢量; (3) 平均坡印廷矢量。

解: (1) $\nabla \times \vec{H} = j\omega\epsilon\vec{E}$ (2分)

$$\vec{E}(z) = \frac{1}{j\omega\epsilon} \nabla \times \vec{H} = \frac{1}{j\omega\epsilon} (\vec{e}_x \frac{\partial}{\partial x} + \vec{e}_y \frac{\partial}{\partial y} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}) \times 10(\vec{e}_x + j\vec{e}_y) e^{-j25z} \quad (4分)$$

$$\vec{E}(z) = \frac{10}{j\omega\epsilon} (-j25)(\vec{e}_y - j\vec{e}_x) e^{-j25z} = \frac{250}{\omega\epsilon} (j\vec{e}_x - \vec{e}_y) e^{-j25z} \quad (4分)$$

电场的瞬时值为

$$\vec{E}(z, t) = \text{Re} \left[\frac{250}{\omega\epsilon} (j\vec{e}_x - \vec{e}_y) e^{-j25z} e^{j\omega t} \right] = -\vec{e}_x \frac{250}{\omega\epsilon} \sin(\omega t - 25z) - \vec{e}_y \frac{250}{\omega\epsilon} \cos(\omega t - 25z)$$

4.11 在横截面为 $a \times b$ 的矩形金属波导中, 电磁场的复矢量为

$$\vec{E} = -\vec{e}_y j\omega\mu \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z} \text{ V/m}$$

$$\vec{H} = \left[\vec{e}_x j\beta \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) + \vec{e}_z H_0 \cos\left(\frac{\pi x}{a}\right) \right] e^{-j\beta z} \text{ A/m}$$

式中 H_0, ω, μ 和 β 都是实常数. 求: (1) 瞬时坡印廷矢量; (2) 平均坡印廷矢量。

【解题过程】

(1) 由题意可知, 电磁场的瞬时值为

$$\begin{cases} \vec{E}(\vec{r}, t) = \omega\mu \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) \sin(\omega t - \beta z) \vec{e}_y \\ \vec{H}(\vec{r}, t) = \beta \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) \cos(\omega t - \beta z + \frac{\pi}{2}) \vec{e}_x + H_0 \cos\left(\frac{\pi x}{a}\right) \cos(\omega t - \beta z) \vec{e}_z \end{cases}$$

$$\therefore \vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}$$

$$\begin{aligned} &= \omega\mu\beta \left(\frac{a}{\pi} H_0\right)^2 \sin^2\left(\frac{\pi x}{a}\right) \sin^2(\omega t - \beta z) \vec{e}_x + \omega\mu \frac{a}{\pi} H_0^2 \frac{\sin \frac{2\pi x}{a}}{2} \cdot \\ &\quad \frac{\sin(2\omega t - 2\beta z)}{2} \vec{e}_z \text{ W/m}^2 \end{aligned}$$

$$(2) \vec{S}_{av} = \text{Re} \left[\vec{E} \times \vec{H}^* \cdot \frac{1}{2} \right]$$

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{2} \text{Re} \left\{ \omega\mu \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) e^{j(\omega t - \beta z)} \vec{e}_y \times \left[-j\beta \frac{a}{\pi} H_0 \sin\left(\frac{\pi x}{a}\right) \vec{e}_x + H_0 \cos\left(\frac{\pi x}{a}\right) \vec{e}_z \right] e^{-j\beta z} \right\} \\ &= \frac{1}{2} \omega\mu\beta \left(\frac{a}{\pi} H_0\right)^2 \sin^2\left(\frac{\pi x}{a}\right) \vec{e}_x \end{aligned}$$

4.15 在半径为 a 、电导率为 σ 的无限长直圆柱导线中, 沿轴向通以均匀分布的恒定电流 I , 且导线表面上有均匀分布的电荷面密度 ρ_s 。

(1) 求导线表面外侧的坡印廷矢量 \vec{S} ;

(2) 证明: 由导线表面进入其内部的功率等于导线内的焦耳热损耗功率。

【解题过程】

(1) 由题意可得:

$$\text{导体表面外侧的磁场强度 } \vec{H} = \frac{I}{2\pi a} \vec{e}_\varphi$$

设导线轴线与 z 轴叠合, 长直圆柱导线内电流密度矢量为

$$\vec{J} = \frac{I}{\pi a^2} \vec{e}_z$$

由欧姆定律可知, 导线内电场只有 z 分量, 即

$$\vec{E}_1 = \frac{\vec{J}}{\sigma} = \frac{I}{\pi a^2 \sigma} \vec{e}_z$$

由边界条件 $E_{1r} = E_{2r}$ 可得, 导线柱表面外侧的电场 z 分量为

$$\vec{E}_2 = \frac{I}{\pi a^2 \sigma} \vec{e}_z$$

又因导线表面有均匀分布的电荷面密度 ρ_s , 所以其表面外侧电场的径向分量

$$\vec{E}_r = \frac{\rho_s}{\epsilon_0} \vec{e}_r$$

$$\therefore \vec{E} = \vec{E}_z + \vec{E}_r = \frac{I}{\pi a^2 \sigma} \vec{e}_z + \frac{\rho_s}{\epsilon_0} \vec{e}_r$$

\therefore 导线表面外侧的坡印廷矢量 \vec{S} 为

$$\begin{aligned} \vec{S} &= \vec{E} \times \vec{H} = \left(\frac{I}{\pi a^2 \sigma} \vec{e}_z + \frac{\rho_s}{\epsilon_0} \vec{e}_r \right) \times \frac{I}{2\pi a} \vec{e}_\varphi \\ &= -\frac{I^2}{2\pi^2 a^3 \sigma} \vec{e}_r + \frac{\rho_s I}{2\pi \epsilon_0 a} \vec{e}_z \end{aligned}$$

(2) 单位时间进入长度为 L 的一段导线柱内的电磁能量为

$$-\oint_S \vec{S} \cdot d\vec{S} = -\int_0^L \left[-\frac{I^2}{2\pi^2 a^3 \sigma} \vec{e}_r + \frac{\rho_s I}{2\pi \epsilon_0 a} \vec{e}_z \right] \cdot \vec{e}_r 2\pi a dz = \frac{I^2}{2\pi^2 a^3 \sigma} \cdot 2\pi a \int_0^L dz = \frac{I^2 L}{\pi a^2 \sigma}$$

该段导线内电流密度为 $\vec{J} = \frac{I}{\pi a^2} \vec{e}_z$, 在单位时间内引起的焦耳热为

$$\int_V \vec{J} \cdot \vec{E} dV = \int_V \sigma \vec{E}^2 dV = \sigma \cdot \left(\frac{I}{\pi a^2 \sigma} \right) \pi a^2 L = \frac{I^2 L}{\pi a^2 \sigma}$$

均匀平面波在无界空间中的传播

以下一般认为 E 为 x 方向， H 为 y 方向

本章为 无界单一介质空间，因为利用的是简化波动方程，本章处于的区域为无源区， $\rho = 0, \vec{J} = 0$

均匀平面波($\frac{\partial}{\partial t} = j\omega$)

平面波：任意时刻**等相位面**（波阵面）为平面的波

均匀：电磁场的振幅在(每一)等相位面上不变

定义：电磁波的等相位面为平面，且等相位面上电磁场的振幅也相等

特性：

均匀平面波的等相位面与**等振幅面重合或平行**

在等相位面上电场复矢量为常矢数

任一时刻等相位面上电磁场的**大小和方向不变**

理想介质中的均匀平面波

技巧：建立一个最好的坐标系！

将坐标面取为等相位面，如 $x - y$ 平面，则 $\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}(z)$ ($\frac{\partial \vec{E}}{\partial x} = \frac{\partial \vec{E}}{\partial y} = 0, \frac{\partial \vec{H}}{\partial x} = \frac{\partial \vec{H}}{\partial y} = 0$)

上式变为：
$$\begin{cases} \frac{d^2 \vec{E}}{dz^2} + k^2 \vec{E} = 0 \\ \frac{d^2 \vec{H}}{dz^2} + k^2 \vec{H} = 0 \end{cases} \quad \text{特性(无源区 } \rho = 0): \begin{cases} \nabla \cdot \vec{E} = 0 \implies \frac{\partial E_z}{\partial z} = 0 \implies E_z = 0 \\ \nabla \cdot \vec{H} = 0 \implies \frac{\partial H_z}{\partial z} = 0 \implies H_z = 0 \end{cases}$$

这表明沿 z 方向传播的均匀平面波的电场强度 E 和磁场强度 H 都没有沿传播方向的分量，即电场强度 E 和磁场强度 H 都与波的传播方向垂直，这种波又叫**横电磁波（TEM波）** ($\vec{e}_z \cdot \vec{E} = 0, \vec{e}_z \cdot \vec{H} = 0$)

沿 z 方向传播的**均匀平面波其电磁场复矢量解**为： $\vec{E}(z) = \vec{E}_m e^{-jkz} e^{j\phi} \quad \vec{H}(z) = \vec{H}_m e^{-jkz} e^{j\phi}$

瞬时解为： $E_x(z, t) = E_m \cos(\omega t - kz + \phi)$ ϕ 受初始条件决定（由于理想介质中 E 和 H 相位相同）

根据瞬时解得到 E_m, ω, k 参数， $v_p = \omega/k$

沿任意方向传播的均匀平面波解

设波传播方向为： \vec{e}_k 为方便表示定义**波矢量** $\vec{k} = k\vec{e}_n \rightarrow \vec{E} = \vec{E}_m e^{-jkz'} = \vec{E}_m e^{-j\vec{k} \cdot \vec{r}}$

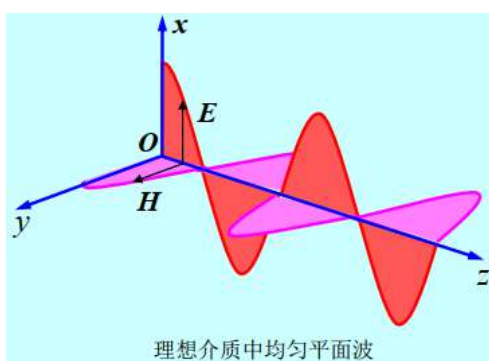
例： $\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}_m e^{j(6y+8z)} = \vec{E}_m e^{-j(-6y-8z)}$

$\vec{k} \cdot \vec{r} = k_x x + k_y y + k_z z$ ，其中 $k_x = 0, k_y = -6, k_z = -8, \vec{k} = -6\vec{e}_y - 8\vec{e}_z$

$\vec{e}_n = \frac{\vec{k}}{|\vec{k}|} = -\frac{3}{5}\vec{e}_y - \frac{4}{5}\vec{e}_z \quad k = 10$

\vec{k} 方向传播均匀平面波电磁场复矢量的解为： $\vec{E} = \vec{E}_m e^{-j\vec{k} \cdot \vec{r}}$ 由于 $\nabla e^{-j\vec{k} \cdot \vec{r}} = -j\vec{k} e^{-j\vec{k} \cdot \vec{r}} \rightarrow \nabla = -j\vec{k}$

理想介质中均匀平面波电场与磁场的关系：



- $\vec{E}, \vec{H}, \vec{k}$ 三者相互垂直
- 电场与磁场**同相**且振幅差 η 倍(E_{xm}/H_{ym}) 单位为 Ω

- $\vec{E}(z,t) = \vec{e}_x E_m \cos(\omega t - kz), \vec{H}(z,t) = \frac{1}{\eta} \vec{e}_z \times \vec{E}(z,t)$ (or $\vec{E}(z,t) = \eta(\vec{H} \times \vec{e}_z)$)

导电媒质中的均匀平面波

基础公式：
$$\begin{cases} \nabla^2 \vec{E} + k_c^2 \vec{E} = 0 \\ \nabla^2 \vec{H} + k_c^2 \vec{H} = 0 \end{cases} \quad (k_c = \omega \sqrt{\mu \epsilon_c}) \quad \epsilon_c = \epsilon - j \frac{\sigma}{\omega}$$

真空中介电常数为 $\epsilon_0 = \frac{1}{36\pi} \times 10^{-9} \text{F/m}$ 磁导率为 $\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{H/m}$

| | 理想介质 | 导电媒质 |
|-----|--|---|
| 本质 | $\sigma = 0, k = \omega \sqrt{\mu \epsilon} = \beta, k = \frac{\omega}{c} \sqrt{\epsilon_r \mu_r}$ | $\sigma \neq 0, k_c = \omega \sqrt{\mu \epsilon_c} = \beta - j\alpha, \gamma = jk_c = \alpha + j\beta$ |
| 波阻抗 | $\eta = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}$ 叫媒质的本征阻抗，也叫波阻抗 真空中 $\eta_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} = 120\pi \approx 377\Omega$ 实际计算可利用标准值计算 $\eta = \eta_0 \sqrt{\frac{\mu_r}{\epsilon_r}}$ | $\eta_c = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon_c}} = \frac{\sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}}{\sqrt{1 - j \frac{\sigma}{\omega \epsilon}}}$ |
| 复数 | $\vec{E}(z) = \vec{E}_m e^{-jkz} e^{j\phi} \quad \vec{H}(z) = \vec{H}_m e^{-jkz} e^{j\phi}$ | $\vec{E}(z) = \vec{E}_m e^{-\alpha z} e^{-j\beta z} e^{j\phi_x}$ $e^{-\alpha z}$ 是衰减因子 $e^{-j\beta z}$ 为相位因子 若为无损媒质 $\alpha = 0, k = \beta$, 则转为理想介质求解 |
| 瞬时 | $\vec{E}_x(z,t) = \vec{e}_x E_m \cos(\omega t - kz + \phi_x)$ $H_y(z,t) = \vec{e}_y \frac{1}{\eta} E_m \cos(\omega t - kz + \phi_y)$ $\phi_x = \phi_y$ | $\vec{E}(z,t) = \vec{e}_x E_m e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z + \phi_x)$ $\vec{H}(z,t) = \vec{e}_y \frac{1}{ \eta_c } E_x e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z + \phi_x - \phi)$ 磁场的相位比电场相位滞后 $\phi = \frac{1}{2} \arctan(\frac{\sigma}{\omega \epsilon})$ |

传播参数

求出 α, β 可进一步算需要的传播距离

| 理想介质中 | 导电媒质中 |
|---|---|
| 相位常数 (波数) k : 表示波传播单位距离的相位变化 $k = \frac{2\pi}{\lambda} = \omega \sqrt{\mu \epsilon}$ 波长 $\lambda = v_p / f = \lambda_0 / \sqrt{\epsilon_r \mu_r}$ (多利用相对关系) 传播常数 $\gamma = jk$ | 波长 $\lambda = \frac{2\pi}{\beta}$ 导致色散特性（色散现象： 相速随频率变化） |
| 相速 $v_p = \frac{\omega}{k} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_r \mu_r}}$ (与电磁波的频率无关) 真空中 $v = c = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} = 3 \times 10^8 \text{m/s}$ 关系式 $\vec{v}_p = \vec{S} / w$ 通用 | $\alpha = \omega \sqrt{\frac{\mu \epsilon}{2} \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\sigma}{\omega \epsilon}\right)^2} - 1 \right]}$ (Np/m) $e^{-\alpha z}$ 是衰减因子(影响振幅) $e^{-j\beta z}$ 为相位因子 $\beta = \omega \sqrt{\frac{\mu \epsilon}{2} \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\sigma}{\omega \epsilon}\right)^2} + 1 \right]}$ (与k同单位) |
| 能量密度： $w = w_e + w_m$ 理想介质中均匀平面波的电场储能与磁场储能相等 $w_e = w_m$ | 相速 $v_p = \frac{\omega}{\beta}$ |

两类导电媒质

电导率 σ , 单位：S/m 损耗角正切值 $\sigma / \omega \epsilon$ （第五章） 传播常数 $\gamma = jk_c$

| | |
|--|--|
| 弱介电媒质 $\sigma/w\varepsilon \ll 1$ | 良导体 $\sigma/w\varepsilon \gg 1$ |
| $\gamma \approx j\omega\sqrt{\mu\varepsilon} + \frac{\sigma}{2}\sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}}$ | $\gamma \approx \sqrt{j\omega\mu\sigma} = \sqrt{\omega\mu\sigma}e^{j45^\circ} = \sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}}(1+j)$ |
| $\alpha \approx \frac{\sigma}{2}\sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \quad \beta \approx \omega\sqrt{\mu\varepsilon}$ | $\alpha \approx \beta \approx \sqrt{\pi f\mu\sigma} \approx \sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}} \propto \sqrt{f}$ |
| $\eta_c = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon_c}} \approx \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \left(1 + j\frac{\sigma}{2\omega\varepsilon}\right)$ | $\eta_c = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon_c}} \approx \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma}} \approx \sqrt{\frac{2\pi f\mu}{\sigma}}e^{j45^\circ} = (1+j)\sqrt{\frac{\pi f\mu}{\sigma}}$ |
| 相速 $v_p = \frac{\omega}{\beta}$ 波长 $\lambda = \frac{2\pi}{\beta}$ | 相速: $v = \frac{\omega}{\beta} \approx \frac{\omega}{\sqrt{\pi f\mu\sigma}} = \sqrt{\frac{2\omega}{\mu\sigma}} \propto \sqrt{f}$ 波长: $\lambda = \frac{2\pi}{\beta} \approx \frac{2\pi}{\sqrt{\pi f\mu\sigma}} = 2\sqrt{\frac{\pi}{f\mu\sigma}} \propto 1/\sqrt{f}$ |
| 相位常数近似于理想介质中的相位常数 | 良导体中电磁波的磁场强度的相位滞后于电磁强度 45° |

良导体

趋肤效应： 电磁波的频率越高，衰减系数越大，高频电磁波只能存在于良导体的表面层内，称为趋肤效应

趋肤深度 (δ): $\delta = \frac{1}{\alpha} = \frac{1}{\sqrt{\pi f\mu\sigma}}$ （因为 $\alpha \approx \beta$ δ 也可写为 $\delta \approx \frac{1}{\beta} = \frac{\lambda}{2\pi}$ ）

表面阻抗（方阻）： $Z_s = R_s + jX_s = (1+j)\frac{1}{\sigma\delta} = (1+j)\sqrt{\frac{\pi f\mu}{\sigma}}$

导电媒质的表面阻抗总是等于本征阻抗

例题

7.3海水的特征参数 $\mu = \mu_0, \varepsilon = 81\varepsilon_0, \gamma = 4S/m$ ，已知频率为 $f = 100Hz$

的均匀平面波在海水中沿z轴方向传播，设 $\vec{E} = \vec{e}_x E_x$ ，其振幅为 $1V/m$

(1) 求衰减系数、相位系数、本征阻抗、相速和波长；

(2) 写出电场和磁场的瞬时表达式 $\vec{E}(z,t)$ 和 $\vec{H}(z,t)$

$f = 100Hz$ 时，

$$\frac{\gamma}{\omega\varepsilon} = \frac{4}{2\pi \times 100 \times 81\varepsilon_0} = \frac{4 \times 36\pi \times 10^9}{200\pi \times 81} = 8.89 \times 10^6 \gg 1$$

可见，海水在频率为100Hz时可视为良导体。

$$\alpha \approx \sqrt{\pi f\mu\gamma} = \sqrt{\pi \times 100 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 3.97 \times 10^{-2} Np/m$$

$$\beta \approx \sqrt{\pi f\mu\gamma} = \sqrt{\pi \times 100 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 3.97 \times 10^{-2} rad/m$$

$$\eta_c = \sqrt{\frac{\pi f\mu}{\gamma}}(1+j) = \sqrt{\frac{\pi \times 100 \times 4\pi \times 10^{-7}}{4}}(1+j)$$

$$= 9.93 \times 10^{-3} (1+j) = 14.04 \times 10^{-3} e^{j45^\circ} \Omega$$

$$v = \frac{\omega}{\beta} = \frac{2\pi \times 100}{3.97 \times 10^{-2}} = 1.58 \times 10^4 m/s \quad \lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi \times 100}{3.97 \times 10^{-2}} = 1.58 \times 10^2 m$$

(2) 设电场的初相位为0，故

$$\vec{E}(z,t) = \vec{e}_x E_m e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z)$$

$$= \vec{e}_x 1 \times e^{-3.97 \times 10^{-2} z} \cos(2\pi \times 100t - 3.97 \times 10^{-2} z) V/m$$

$$\vec{H}(z,t) = \vec{e}_y \frac{E_m}{|\eta_c|} e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z - \psi)$$

$$= \vec{e}_y \frac{10^3}{14.04} e^{-3.97 \times 10^{-2} z} \cos(2\pi \times 100t - 3.97 \times 10^{-2} z - 45^\circ) A/m$$

电磁波的极化

电磁波的极化状态取决于 E_x 和 E_y 的振幅 E_{xm} 、 E_{ym} 和相位差 $\Delta\phi = \phi_y - \phi_x$ （先把式子中的x项提取至系数为1再看相位差）

$\Delta\phi = 0$ or $\pm \pi$ 为线极化（-号代表 π 的相位差）；z向波正左极化，负右极化

对+z方向波：

| 线极化 | 圆极化 $E_{xm} = E_{ym}$ | 椭圆极化： 一般情况 |
|--|---|---|
| $\Delta\phi = 0$ 在1、 3象限； $\Delta\phi = \pm\pi$ 在2、 4象限 | $\Delta\varphi = \pi/2$ 左旋圆极化 $\Delta\varphi = -\pi/2$ 右旋圆极化 | $0 < \Delta\varphi < \pi$ 左旋； $-\pi < \Delta\varphi < 0$ 右旋 |

例题（掌握判断就行）

例5.2.1 说明下列均匀平面波的极化方式。

$$(1) \quad \vec{E} = \vec{e}_x E_m e^{-jkz} - \vec{e}_y j E_m e^{-jkz}$$

换成cos的形式
 $\sin(x - \pi/2) = \cos(x)$
 j 相当于 $\pi/2$ 的相位

$$(2) \quad \vec{E} = \vec{e}_x E_m \sin(\omega t - kz + \frac{\pi}{4}) + \vec{e}_y E_m \cos(\omega t - kz - \frac{\pi}{4})$$

$$(3) \quad \vec{E} = \vec{e}_x E_m \sin(\omega t + kz) + \vec{e}_y 2E_m \cos(\omega t + kz)$$

解:

$$(1) \quad E_{xm} = E_{ym}, \quad \phi_x = 0, \quad \phi_y = -\frac{\pi}{2}, \quad \Delta\phi = -\frac{\pi}{2} \rightarrow \text{右旋圆极化波}$$

$$(2) \quad \phi_x = -\frac{\pi}{4}, \quad \phi_y = -\frac{\pi}{4}, \quad \Delta\phi = 0 \rightarrow \text{线极化波}$$

$$(3) \quad E_{xm} \neq E_{ym}, \quad \phi_x = -\frac{\pi}{2}, \quad \phi_y = 0, \quad \Delta\phi = \frac{\pi}{2} \rightarrow \text{左旋椭圆极化波}$$

习题

5.2 理想介质(参数为 $\mu=\mu_0$ 、 $\epsilon=\epsilon_r\epsilon_0$ 、 $\sigma=0$)中有一均匀平面波沿 x 方向传播,已知其电场瞬时值表达式为

$$E(x,t)=e_y 377 \cos(10^9 t - 5x) \text{ V/m}$$

(3) E 的复数形式:

$$E=e_y 377 e^{-j5x} \text{ V/m}$$

试求:(1)该理想介质的相对介电常数;(2)与 $E(x,t)$ 相伴的磁场 $H(x,t)$;(3)该平面波的平均功率密度.

(1)由电场瞬时表达式,可知 $\omega=10^9$, $k=5$,则可得该均匀平面波的相速为

H 的复数形式:

$$H=e_z 1.5 e^{-j5x} \text{ A/m}$$

$$v_p = \frac{\omega}{k} = \frac{10^9}{5} = 2 \times 10^8 \text{ m/s}$$

则平均坡印廷矢量为

而又知 $v_p = \frac{1}{\sqrt{\mu\epsilon}}$,那么根据题目条件可得

$$S_{av} = \frac{1}{2} \text{Re}[E \times H^*] = \frac{1}{2} \text{Re}[e_y 377 e^{-j5x} \times e_z 1.5 e^{j5x}] = e_x 282.75 \text{ W/m}^2$$

$$v_p = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_r}} \cdot \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_r}} 3 \times 10^8 = 2 \times 10^8$$

则

$$\epsilon_r = \frac{9}{4} = 2.25$$

(2)与 $E(x,t)$ 相伴的磁场为

$$\begin{aligned} H(x,t) &= \frac{1}{\eta} e_x \times E(x,t) = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} e_x \times e_y 377 \cos(10^9 t - 5x) \\ &= \sqrt{\frac{\epsilon_r}{\eta_0}} e_z 377 \cos(10^9 t - 5x) = e_z 1.5 \cos(10^9 t - 5x) \end{aligned}$$

5.6 在自由空间传播的均匀平面波的电场强度复矢量为

$$E=e_x 10^{-4} e^{j20\pi z} + e_y 10^{-4} e^{-j(20\pi z - \frac{\pi}{2})} \quad (\text{V/m})$$

试求:(1)平面波的传播方向和频率;

(2)波的极化方式;

(3)磁场强度 H ;

(4)流过与传播方向垂直的单位面积的平均功率.

(1)由均匀平面波的电场矢量表达式,可知平面波的传播方向是沿 e_z 方向,平面波的波数 $k=20\pi$ (rad/m)

$$\text{则可得 } k = \omega \sqrt{\mu_0 \epsilon_0} = 20\pi \quad (\text{rad/m}),$$

$$\text{可得 } \omega = \frac{k}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0}} = \frac{20\pi}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0}} = 6\pi \times 10^9 \quad (\text{rad/s})$$

$$f = \frac{\omega}{2\pi} = 3 \times 10^9 \quad (\text{Hz})$$

(2)原电场形式可表示为

$$E = 10^{-4} e^{j20\pi z} (e_x + e_y e^{j\frac{\pi}{2}}) \text{ V/m} = 10^{-4} e^{-j20\pi z} (e_x + j e_y)$$

由此表达式可知,该波是左旋圆极化波.

$$(3) \text{ 由 } H = \frac{1}{\eta_0} e_z \times E \quad (4) S_{av} = \frac{1}{2} \text{Re}(E \times H^*)$$

5.25 在相对介电常数 $\epsilon_r = 2.5$ 、损耗角正切值为 10^{-2} 的非磁性媒质中, 频率为 3 GHz、 \mathbf{e}_y 方向极化的均匀平面波沿 \mathbf{e}_x 方向传播.

(1) 求波的振幅衰减一半时, 传播的距离.

(2) 求媒质的本征阻抗、波的波长和相速.

(3) 设在 $x=0$ 处的 $\mathbf{E}(0, t) = \mathbf{e}_y 50 \sin\left(6\pi \times 10^9 t + \frac{\pi}{3}\right)$, 写出 $\mathbf{H}(x, t)$ 的表达式.

(1) 由 $\frac{\sigma}{\epsilon\omega} = 10^{-2}$ 可得

$$\frac{\sigma}{2\pi f \epsilon_r \epsilon_0} = \frac{\sigma}{2\pi \times 3 \times 10^9 \times 2.5 \times \frac{10^{-9}}{36\pi}} = 10^{-2}$$

解 $\sigma = 4.17 \times 10^{-3} \text{ (S/m)}$

而且 $\frac{\sigma}{\omega\epsilon} = 10^{-2} \ll 1$

所以该媒质在 $f = 3 \text{ GHz}$ 可视为弱导电媒质, 故衰减常数为

$$\alpha \approx \frac{\sigma}{2\sqrt{\frac{\mu}{2}}} = \frac{4.17 \times 10^{-3}}{2} \sqrt{\frac{\mu_0}{2.5\epsilon_0}} = 0.49 \text{ (Np/m)}$$

由 $e^{-\alpha x} = \frac{1}{2}$, 可知当波的振幅衰减一半时, 传播的距离为

$$x = \frac{1}{\alpha} \ln 2 = \frac{1}{0.49} \ln 2 \text{ m} = 1.39 \text{ (m)}$$

(2) 对于弱导电媒质, 本征阻抗为

$$\eta_c \approx \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(1 + j \frac{\sigma}{2\omega\epsilon}\right) = \sqrt{\frac{\mu_0}{2.5\epsilon_0}} \left(1 + j \frac{10^{-2}}{2}\right) = 235.5(1 + j0.005)$$

相位常数

$$\beta = \omega \sqrt{\mu\epsilon} = 2\pi f \sqrt{2.5\mu_0\epsilon_0} = 32\pi \text{ (rad/m)}$$

波长

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{32\pi} = \frac{1}{16} \text{ (m)}$$

相速

$$v_p = \frac{\omega}{\beta} = \frac{2\pi \times 3 \times 10^9}{32\pi} = 1.88 \times 10^8 \text{ (m/s)}$$

(3) 根据题目中给出的在 $x=0$ 处, $\mathbf{E}(0, t)$ 表达式可得到

$$\mathbf{E}(x, t) = \mathbf{e}_y 50 e^{-0.497x} \sin\left(6\pi \times 10^9 t - 31.6\pi x + \frac{\pi}{3}\right) \text{ (V/m)}$$

则

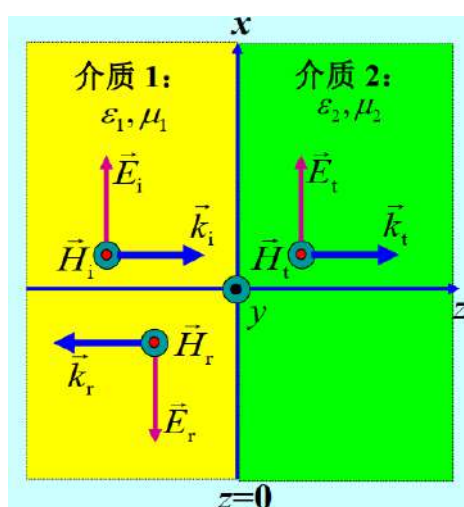
$$\begin{aligned} \mathbf{H}(x) &= \frac{1}{|\eta_c|} \mathbf{e}_x \times \mathbf{E}(x) e^{-j\varphi} \\ &= \frac{1}{235.5} \mathbf{e}_x \times \mathbf{e}_y 50 e^{-0.497x} e^{-j31.6\pi x} e^{j\frac{\pi}{3}} e^{-j\frac{\pi}{2}} e^{-j0.0016\pi} \\ &= \mathbf{e}_z 0.21 e^{-0.497x} e^{-j31.6\pi x} e^{j\frac{\pi}{3}} e^{-j\frac{\pi}{2}} e^{-j0.0016\pi} \text{ (A/m)} \end{aligned}$$

即得

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(x, t) &= \text{Re}[\mathbf{H}(x) e^{j\omega t}] \\ &= \mathbf{e}_z 0.21 e^{-0.497x} \sin\left(6\pi \times 10^9 t - 31.6\pi x + \frac{\pi}{3} - 0.0016\pi\right) \end{aligned}$$

均匀平面波的反射与透射

对理想介质分界面的垂直入射



两种媒质均为理想介质, 即 $\sigma_1 = \sigma_2 = 0$

!!! 分界面上的反射系数 $\Gamma = \frac{\eta_{2c} - \eta_{1c}}{\eta_{2c} + \eta_{1c}}$ 分界面上的透射系数 $\tau = \frac{2\eta_{2c}}{\eta_{2c} + \eta_{1c}} \begin{cases} E_{rm} = \Gamma E_{im} \\ E_{tm} = \tau E_{im} \end{cases}$

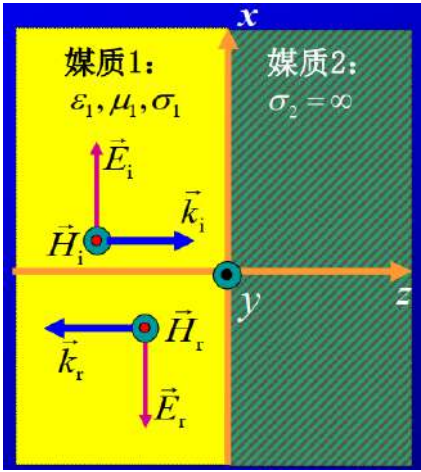
反射系数和透射系数的关系: $\Gamma + 1 = \tau$

媒质1中的入射波: $\begin{cases} \vec{E}_i(z) = \vec{e}_x E_{im} e^{-\gamma_1 z} \\ \vec{H}_i(z) = \vec{e}_y \frac{E_{im}}{\eta_{1c}} e^{-\gamma_1 z} \end{cases}$ 媒质1中的反射波: $\begin{cases} \vec{E}_r(z) = \vec{e}_x E_{rm} e^{\gamma_1 z} \\ \vec{H}_r(z) = -\vec{e}_y \frac{E_{rm}}{\eta_{1c}} e^{\gamma_1 z} \end{cases}$ 注意方向正负号 (算出 E 后再用叉乘关系求 H)

媒质2中的透射波: $\begin{cases} \vec{E}_t(z) = \vec{e}_x E_{tm} e^{-\gamma_2 z} \\ \vec{H}_t(z) = \vec{e}_y \frac{E_{tm}}{\eta_{2c}} e^{-\gamma_2 z} \end{cases}$

反射的情况（理想导体）

媒质1为理想介质， $\sigma_1=0$ 媒质2为**理想导体**， $\sigma_2=\infty$



在分界面上，**反射波电场与入射波电场的相位差为 π** ， $E_{rm} = -E_{im}$ 改变传播方向

媒质1中的入射波: $\vec{E}_i(z) = \vec{e}_x E_{im} e^{-j\beta_1 z}$, $\vec{H}_i(z) = \vec{e}_y \frac{E_{im}}{\eta_1} e^{-j\beta_1 z}$

媒质1中的反射波: $\vec{E}_r(z) = -\vec{e}_x E_{im} e^{j\beta_1 z}$, $\vec{H}_r(z) = \vec{e}_y \frac{E_{im}}{\eta_1} e^{j\beta_1 z}$ (算出 E 后再用叉乘关系求 H)

- 合成波的平均能流密度矢量 $\vec{S}_{av} = 0$
- 理想导体表面上的**感应**电流 $\vec{J}_S = \vec{e}_n \times \vec{H}_1(z)|_{z=0}$ (虽然一开始 J_S 为0, 感应之后又产生, \vec{e}_n 一般为 $-\vec{e}_z$)

当 $\eta_2 > \eta_1$ 时, $\Gamma > 0$, 反射波电场与入射波电场同相; 当 $\eta_2 < \eta_1$ 时, $\Gamma < 0$, 反射波电场与入射波电场反相。

光密媒质 ($\Gamma > 0$) 在 $z = -(n/2 + 1/4)\lambda_1$ 取最大值, 在 $z = -n\lambda_1/2$ 取最小值;

光疏媒质 ($\Gamma < 0$) 在 $z = -(n/2 + 1/4)\lambda_1$ 取最小值, 在 $z = -n\lambda_1/2$ 取最大值;

驻波系数(驻波比) $S = \frac{|\vec{E}|_{\max}}{|\vec{E}|_{\min}} = \frac{1 + |\Gamma|}{1 - |\Gamma|} \implies |\Gamma| = \frac{S - 1}{S + 1}$

- 行波：电磁波在空间沿一定方向传播（移动）
- 驻波： 电磁波在空间中不传播，存在驻定的波腹点和波节点
- 行驻波： 电磁波在空间中一部分传播，一部分不传播

- 当 $\Gamma = 0$ 时, $S = 1$, 为行波
- 当 $\Gamma = \pm 1$ 时, $S = \infty$, 是纯驻波
- 当 $0 < |\Gamma| < 1$ 时, $1 < S < \infty$, 为混合波。 S 越大, 驻波分量越大，行波分量越小;

习题

| | |
|----------|---|
| 理想介质表面 | <p>6.1 有一频率为 100 MHz、沿 y 方向极化的均匀平面波从空气 ($x < 0$ 区域) 中垂直入射到位于 $x = 0$ 的理想导体板上. 设入射电场 E_i 的振幅为 10 V/m, 试求: (1) 入射电场 E_i 和磁场 H_i 的复矢量; (2) 反射波电场 E_r 和磁场 H_r 的复矢量; (3) 合成波电场 E_1 和磁场 H_1 的复矢量; (4) 距离导体平面最近的合成波电场 E_1 为 0 的位置; (5) 距离导体平面最近的合成波磁场 H_1 为 0 的位置.</p> <p>E为y方向, H为z方向, 下面答案有误</p> <p>(1) $\omega = 2\pi f = 2\pi \times 10^8 \text{ (rad/s)}$ (3) 合成波电场 E_1 和磁场 H_1</p> $\beta = \frac{\omega}{c} = \frac{2\pi \times 10^8}{3 \times 10^8} = \frac{2}{3}\pi \text{ (rad/m)}$ $\eta_1 = \eta_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} = 120\pi \text{ (}\Omega\text{)}$ <p>入射波的电场 E_i 和磁场 H_i</p> $E_i(x) = e_y 10 e^{-j\frac{2}{3}\pi x} \text{ (V/m)}$ $H_i(x) = \frac{1}{\eta_1} e_x \times E_i(x) = e_x \frac{1}{120\pi} e^{-j\frac{2}{3}\pi x} \text{ (A/m)}$ <p>(2) 反射波电场 E_r 和磁场 H_r 的复矢量为</p> $E_r(x) = -e_y 10 e^{j\frac{2}{3}\pi x} \text{ (V/m)}$ $H_r(x) = \frac{1}{\eta} (-e_x) \times E_r(x) = e_x \frac{1}{120\pi} e^{j\frac{2}{3}\pi x} \text{ (A/m)}$ <div> <p>给方向加负号, e的上标也要改方向</p> <p>(3) $E_1(x) = E_i(x) + E_r(x) = -e_y j 20 \sin\left(\frac{2}{3}\pi x\right) \text{ (V/m)}$</p> <p>$H_1(x) = H_i(x) + H_r(x) = e_x \frac{1}{60\pi} \cos\left(\frac{2}{3}\pi x\right) \text{ (A/m)}$</p> <p>(4) 对于 $E_1(x)$, 当 $x = 0$ 时, 合成波电场 $E_1 = 0$. 而在空气中, 第一个零点发生在 $\frac{2}{3}\pi x = -\pi$, 即 $x = -\frac{3}{2} \text{ m}$ 处.</p> <p>(5) 对于 $H_1(x)$, 当 $\frac{2}{3}\pi x = -\frac{\pi}{2}$ 时, 即 $x = -\frac{3}{4} \text{ m}$ 为磁场在空气中的第一个零点.</p> </div> |
| 麦克斯韦复数形式 | <p>6.2 均匀平面波沿 $+z$ 方向传播, 电场强度为</p> $E = e_x 100 \sin(\omega t - \beta z) + e_y 200 \cos(\omega t - \beta z) \text{ V/m}$ <p>(1) 运用麦克斯韦方程求相伴的磁场 H; (2) 若在波传播方向上 $z = 0$ 处, 放置一无限大的理想导体板, 求出 $z < 0$ 区域内的 E 和 H; (3) 求理想导体上的电流密度.</p> <p>(1) 将已知的电场写成复数形式</p> $E(z) = e_x 100 e^{-j(\beta z + 90^\circ)} + e_y 200 e^{-j\beta z}$ <p>由 $\nabla \times E = -j\omega\mu_0 H$, 得</p> $H(z) = -\frac{1}{j\omega\mu_0} \nabla \times E(z) = -\frac{1}{j\omega\mu_0} \begin{bmatrix} e_x & e_y & e_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x & E_y & 0 \end{bmatrix}$ $= -\frac{1}{j\omega\mu_0} \left[-e_x \frac{\partial E_y}{\partial z} + e_y \frac{\partial E_x}{\partial z} \right]$ $= -\frac{1}{j\omega\mu_0} \left[-e_x 200 (-j\beta) e^{-j\beta z} + e_y 100 (-j\beta) e^{-j(\beta z + 90^\circ)} \right]$ <p>(3) 理想导体平面上的电流密度为</p> $J_s = n \times H \Big _{z=0} = -e_x \times (-e_x 400 \cos \beta z + e_y 200 e^{-j90^\circ} \cos \beta z) \frac{1}{\eta_0} \Big _{z=0}$ |