# 电动力学答案

# 第一章 电磁现象的普遍规律

1. 根据算符∇的微分性与向量性,推导下列公式:

$$\nabla (\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) = \mathbf{B} \times (\nabla \times \mathbf{A}) + (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} + \mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{B}) + (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B}$$
$$\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \frac{1}{2}\nabla \mathbf{A}^2 - (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{A}$$

解: (1) 
$$\nabla (\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) = \nabla (\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}_c) + \nabla (\mathbf{B} \cdot \mathbf{A}_c)$$
  

$$= \mathbf{B}_c \times (\nabla \times \mathbf{A}) + (\mathbf{B}_c \cdot \nabla) \mathbf{A} + \mathbf{A}_c \times (\nabla \times \mathbf{B}) + (\mathbf{A}_c \cdot \nabla) \mathbf{B}$$

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

(2) 在 (1) 中令 
$$\mathbf{A} = \mathbf{B}$$
 得: 
$$\nabla (\mathbf{A} \cdot \mathbf{A}) = 2\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A}) + 2(\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{A},$$
 所以 
$$\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \frac{1}{2}\nabla (\mathbf{A} \cdot \mathbf{A}) - (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{A}$$
 即 
$$\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \frac{1}{2}\nabla \mathbf{A}^2 - (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{A}$$

2. 设u 是空间坐标x, y, z 的函数,证明:

$$\nabla f(u) = \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \nabla u$$
 ,  $\nabla \cdot \mathbf{A}(u) = \nabla u \cdot \frac{\mathrm{d}\mathbf{A}}{\mathrm{d}u}$  ,  $\nabla \times \mathbf{A}(u) = \nabla u \times \frac{\mathrm{d}\mathbf{A}}{\mathrm{d}u}$ 

证明:

(1) 
$$\nabla f(u) = \frac{\partial f(u)}{\partial x} e_x + \frac{\partial f(u)}{\partial y} e_y + \frac{\partial f(u)}{\partial z} e_z = \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial x} e_x + \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial y} e_y + \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial z} e_z$$

$$= \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \left( \frac{\partial u}{\partial x} e_x + \frac{\partial u}{\partial y} e_y + \frac{\partial u}{\partial z} e_z \right) = \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}u} \nabla u$$
(2)  $\nabla \cdot A(u) = \frac{\partial A_x(u)}{\partial x} + \frac{\partial A_y(u)}{\partial y} + \frac{\partial A_z(u)}{\partial z} = \frac{\mathrm{d}A_x}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\mathrm{d}A_y}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\mathrm{d}A_z}{\mathrm{d}u} \frac{\partial u}{\partial z}$ 

$$= \left( \frac{\mathrm{d}A_x}{\mathrm{d}u} e_x + \frac{\mathrm{d}A_y}{\mathrm{d}u} e_y + \frac{\mathrm{d}A_z}{\mathrm{d}u} e_z \right) \cdot \left( \frac{\partial u}{\partial x} e_x + \frac{\partial u}{\partial y} e_y + \frac{\partial u}{\partial z} e_z \right) = \nabla u \cdot \frac{\mathrm{d}A_z}{\mathrm{d}u} e_z$$

$$(3) \nabla u \times \frac{d\mathbf{A}}{du} = \begin{vmatrix} \mathbf{e}_{x} & \mathbf{e}_{y} & \mathbf{e}_{z} \\ \frac{\partial u}{\partial x} & \frac{\partial u}{\partial y} & \frac{\partial u}{\partial z} \end{vmatrix}$$

$$= (\frac{d\mathbf{A}_{z}}{du} \frac{\partial u}{\partial y} - \frac{d\mathbf{A}_{y}}{du} \frac{\partial u}{\partial z}) \mathbf{e}_{x} + (\frac{d\mathbf{A}_{x}}{du} \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{d\mathbf{A}_{z}}{du} \frac{\partial u}{\partial x}) \mathbf{e}_{y} + (\frac{d\mathbf{A}_{y}}{du} \frac{\partial u}{\partial x} - \frac{d\mathbf{A}_{x}}{du} \frac{\partial u}{\partial y}) \mathbf{e}_{z}$$

$$= [\frac{\partial \mathbf{A}_{z}(u)}{\partial y} - \frac{\partial \mathbf{A}_{y}(u)}{\partial z}] \mathbf{e}_{x} + [\frac{\partial \mathbf{A}_{x}(u)}{\partial z} - \frac{\partial \mathbf{A}_{z}(u)}{\partial x}] \mathbf{e}_{y} + [\frac{\partial \mathbf{A}_{y}(u)}{\partial x} - \frac{\partial \mathbf{A}_{x}(u)}{\partial y}] \mathbf{e}_{z}$$

$$= \nabla \times \mathbf{A}(u)$$

3. 设 $r = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2}$  为源点x'到场点x的距离,r的方向规定为从

源点指向场点。

(1) 证明下列结果, 并体会对源变量求微商与对场变量求微商的关系:

$$\nabla r = -\nabla' r = r/r \; ; \qquad \nabla (1/r) = -\nabla' (1/r) = -r/r^3 \; ; \qquad \nabla \times (r/r^3) = 0 \; ;$$
$$\nabla \cdot (r/r^3) = -\nabla' \cdot (r/r^3) = 0 \; , \qquad (r \neq 0) \; .$$

- (2) 求 $\nabla \cdot r$  ,  $\nabla \times r$  ,  $(\boldsymbol{a} \cdot \nabla) r$  ,  $\nabla (\boldsymbol{a} \cdot \boldsymbol{r})$  ,  $\nabla \cdot [\boldsymbol{E}_0 \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})]$  及  $\nabla \times [\boldsymbol{E}_0 \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})]$  , 其中 $\boldsymbol{a}$  、 $\boldsymbol{k}$  及 $\boldsymbol{E}_0$ 均为常向量。
- (1) 证明:  $r = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2}$

① 
$$\nabla r = (1/r)[(x-x')e_x + (y-y')e_y + (z-z')e_z] = r/r$$
  
 $\nabla' r = (1/r)[-(x-x')e_x - (y-y')e_y - (z-z')e_z] = -r/r$   
 $\exists \exists x : \nabla r = -\nabla' r$ 

- (2) 解:

$$(1) \nabla \cdot \mathbf{r} = (\frac{\partial}{\partial x} \mathbf{e}_x + \frac{\partial}{\partial y} \mathbf{e}_y + \frac{\partial}{\partial z} \mathbf{e}_z) \cdot [(x - x') \mathbf{e}_x + (y - y') \mathbf{e}_y + (z - z') \mathbf{e}_z] = 3$$

(2) 
$$\nabla \times \mathbf{r} = \begin{vmatrix} \mathbf{e}_x & \mathbf{e}_y & \mathbf{e}_z \\ \partial / \partial x & \partial / \partial y & \partial / \partial z \\ x - x' & y - y' & z - z' \end{vmatrix} = 0$$

$$(3) \quad (\boldsymbol{a} \cdot \nabla) \boldsymbol{r} = (a_x \frac{\partial}{\partial x} + a_y \frac{\partial}{\partial y} + a_z \frac{\partial}{\partial z}) [(x - x') \boldsymbol{e}_x + (y - y') \boldsymbol{e}_y + (z - z') \boldsymbol{e}_z]$$

$$= a_x \boldsymbol{e}_x + a_y \boldsymbol{e}_y + a_z \boldsymbol{e}_z = \boldsymbol{a}$$

- ④  $\nabla (a \cdot r) = r \times (\nabla \times a) + (r \cdot \nabla)a + a \times (\nabla \times r) + (a \cdot \nabla)r$ 因为, a 为常向量,所以,  $\nabla \times a = 0$  ,  $(r \cdot \nabla)a = 0$  , 又 ::  $\nabla \times r = 0$  ,  $\therefore \nabla (a \cdot r) = (a \cdot \nabla)r = a$
- ⑤  $\nabla \cdot [\boldsymbol{E}_0 \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})] = (\nabla \cdot \boldsymbol{E}_0) \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r}) + \boldsymbol{E}_0 \cdot [\nabla \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})]$  $\boldsymbol{E}_0$  为常向量, $\nabla \cdot \boldsymbol{E}_0 = 0$ ,而 $\nabla \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r}) = \cos(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r}) \nabla(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r}) = \cos(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r}) \boldsymbol{k}$ ,

所以  $\nabla \cdot [\boldsymbol{E}_0 \sin(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})] = \boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{E}_0 \cos(\boldsymbol{k} \cdot \boldsymbol{r})$ 

6 
$$\nabla \times [E_0 \sin(k \cdot r)] = [\nabla \sin(k \cdot r)] \times E_0 = k \times E_0 \cos(k \cdot r)$$

4. 应用高斯定理证明  $\int_V \mathrm{d}V \nabla \times f = \oint_S \mathrm{d}S \times f$  ,应用斯托克斯(Stokes)定理证明  $\int_V \mathrm{d}S \times \nabla \varphi = \oint_V \mathrm{d}l \varphi$ 

证明: (I) 设c 为任意非零常矢量,则

$$c \cdot \int_{V} dV \nabla \times f = \int_{V} dV [c \cdot (\nabla \times f)]$$

根据矢量分析公式  $\nabla \cdot (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \mathbf{B} - \mathbf{A} \cdot (\nabla \times \mathbf{B})$ ,

令其中A = f, B = c, 便得

$$\nabla \cdot (f \times c) = (\nabla \times f) \cdot c - f \cdot (\nabla \times c) = (\nabla \times f) \cdot c$$

所以 
$$c \cdot \int_{V} dV \nabla \times f = \int_{V} dV [c \cdot (\nabla \times f)] = \int_{V} dV \nabla \cdot (f \times c) = \oint (f \times c) \cdot dS$$
  
=  $\oint c \cdot (dS \times f) = c \cdot \oint dS \times f$ 

因为c是任意非零常向量,所以

$$\int_{V} dV \nabla \times f = \oint dS \times f$$

(II) 设a 为任意非零常向量,令 $F = \varphi a$  ,代入斯托克斯公式,得

$$\int_{S} \nabla \times \mathbf{F} \cdot d\mathbf{S} = \oint \mathbf{F} \cdot d\mathbf{l} \tag{1}$$

(1) 式左边为: 
$$\int_{S} \nabla \times (\varphi \mathbf{a}) \cdot d\mathbf{S} = \int_{S} [\nabla \varphi \times \mathbf{a} + \varphi \nabla \times \mathbf{a}] d\mathbf{S}$$
$$= \int_{S} \nabla \varphi \times \mathbf{a} \cdot d\mathbf{S} = -\int_{S} \mathbf{a} \times \nabla \varphi \cdot d\mathbf{S}$$
$$= -\int_{S} \mathbf{a} \cdot \nabla \varphi \times d\mathbf{S} = \int_{S} \mathbf{a} \cdot d\mathbf{S} \times \nabla \varphi$$
$$= \mathbf{a} \cdot \int_{S} d\mathbf{S} \times \nabla \varphi$$
(2)

(1) 式右边为: 
$$\oint \varphi \mathbf{a} \cdot d\mathbf{l} = \mathbf{a} \cdot \oint \varphi d\mathbf{l}$$
 (3)

所以 
$$a \cdot \int_{S} dS \times \nabla \varphi = a \cdot \oint \varphi dl$$
 (4)

因为 都 为任意非零常向量, 所以

$$\int_{S} dS \times \nabla \varphi = \oint \varphi dl$$

5. 己知一个电荷系统的偶极矩定义为  $p(t) = \int_{U} 
ho(x',t)x' dV'$ , 利用电荷守恒定律

$$\nabla \cdot \boldsymbol{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$$
 证明  $\boldsymbol{p}$  的变化率为:  $\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} = \int_{V} \boldsymbol{J}(\boldsymbol{x}', t) \mathrm{d}V$ 

证明: 方法(I)

$$\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{V} \rho(\boldsymbol{x'}, t) \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V' = \int_{V} \frac{\partial}{\partial t} [\rho(\boldsymbol{x'}, t) \boldsymbol{x'}] \, \mathrm{d}V' = \int_{V} \frac{\partial \rho(\boldsymbol{x'}, t)}{\partial t} \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V' = -\int_{V} (\nabla \cdot \boldsymbol{J}) \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V'$$

$$\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} \cdot \boldsymbol{e}_1 = -\int_V (\nabla' \cdot \boldsymbol{J}) \boldsymbol{x}_1' \cdot \boldsymbol{e}_1 \mathrm{d}V' = -\int_V \boldsymbol{x}_1' (\nabla' \cdot \boldsymbol{J}) \mathrm{d}V' = \int_V [-\nabla' \cdot (\boldsymbol{x}_1' \boldsymbol{J}) + (\nabla' \cdot \boldsymbol{x}_1') \cdot \boldsymbol{J}] \mathrm{d}V'$$

$$= -\oint_{S} x_1' \boldsymbol{J} \cdot d\boldsymbol{S}' + \int_{V} J_{x_1} dV'$$

因为封闭曲面 S 为电荷系统的边界, 所以电流不能流出这边界, 故

$$\oint_{S} x_{1}' \boldsymbol{J} \cdot d\boldsymbol{S}' = 0, \qquad \frac{d\boldsymbol{p}}{dt} \cdot \boldsymbol{e}_{1} = \int_{V} J_{x1} dV'$$
同理
$$\frac{d\boldsymbol{p}}{dt} \cdot \boldsymbol{e}_{2} = \int_{V} J_{x2} dV', \qquad \frac{d\boldsymbol{p}}{dt} \cdot \boldsymbol{e}_{3} = \int_{V} J_{x3} dV'$$
所以
$$\frac{d\boldsymbol{p}}{dt} = \int_{V} \boldsymbol{J} dV'$$

方法 (II)

$$\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{V} \rho(\boldsymbol{x'}, t) \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V' = \int_{V} \frac{\partial}{\partial t} [\rho(\boldsymbol{x'}, t) \boldsymbol{x'}] \, \mathrm{d}V' = \int_{V} \frac{\partial \rho(\boldsymbol{x'}, t)}{\partial t} \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V' = -\int_{V} (\nabla \cdot \boldsymbol{J}) \boldsymbol{x'} \, \mathrm{d}V'$$

根据并矢的散度公式 $\nabla \cdot (fg) = (\nabla \cdot f)g + (f \cdot \nabla)g$ 得:

$$\nabla \cdot (Jx') = (\nabla \cdot J)x' + (J \cdot \nabla)x' = (\nabla \cdot J)x' + J$$

$$\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} = -\int_{V} \nabla' \cdot (\boldsymbol{J}\boldsymbol{x}') \,\mathrm{d}V' + \int_{V} \boldsymbol{J} \,\mathrm{d}V' = -\oint \mathrm{d}\boldsymbol{S} \cdot (\boldsymbol{J}\boldsymbol{x}') + \int_{V} \boldsymbol{J} \,\mathrm{d}V' = \int_{V} \boldsymbol{J} \,\mathrm{d}V'$$

6. 若 m 是常向量,证明除 R=0 点以外,向量  $A=(m\times R)/R^3$  的旋度等于标量  $\varphi=m\cdot R/R^3$  的梯度的负值,即  $\nabla\times A=-\nabla\varphi$ ,其中 R 为坐标原点到场点的距离,方向由原点指向场点。

证明: 
$$\nabla (1/r) = -\mathbf{r}/r^3$$

$$\therefore \nabla \times \mathbf{A} = \nabla \times (\frac{\mathbf{m} \times \mathbf{r}}{r^{3}}) = -\nabla \times [\mathbf{m} \times (\nabla \frac{1}{r})] = \nabla \times [(\nabla \frac{1}{r}) \times \mathbf{m}] 
= (\nabla \cdot \mathbf{m}) \nabla \frac{1}{r} + (\mathbf{m} \cdot \nabla) \nabla \frac{1}{r} - [\nabla \cdot (\nabla \frac{1}{r})] \mathbf{m} - [(\nabla \frac{1}{r}) \cdot \nabla] \mathbf{m} 
= (\mathbf{m} \cdot \nabla) \nabla \frac{1}{r} - [\nabla^{2} \frac{1}{r}] \mathbf{m} 
\neq (\mathbf{m} \cdot \nabla) \nabla \frac{1}{r} - [\nabla^{2} \frac{1}{r}] \mathbf{m} 
\Rightarrow \nabla^{2} (1/r) = 0, \qquad (r \neq 0) 
\therefore \nabla \times \mathbf{A} = (\mathbf{m} \cdot \nabla) \nabla \frac{1}{r}, \qquad (r \neq 0) 
\forall \nabla \nabla \mathbf{m} = \nabla (\mathbf{m} \cdot \mathbf{r}) \nabla (\mathbf{m} \cdot \nabla) \nabla \mathbf{m} 
= -\mathbf{m} \times [\nabla \times (\nabla \frac{1}{r})] - (\nabla \frac{1}{r}) \times (\nabla \times \mathbf{m}) - (\mathbf{m} \cdot \nabla) (\nabla \frac{1}{r}) - [(\nabla \frac{1}{r}) \cdot \nabla] \mathbf{m} 
= -(\mathbf{m} \cdot \nabla) (\nabla \frac{1}{r})$$

所以,当 $r \neq 0$ 时, $\nabla \times A = -\nabla \varphi$ 

- 7. 有一内外半径分别为 $r_1$ 和 $r_2$ 的空心介质球,介质的电容率为 $\varepsilon$ ,使介质球内均匀带静止自由电荷 $\rho_f$ ,求: (1)空间各点的电场; (2)极化体电荷和极化面电荷分布。
  - **解:** (1) 设场点到球心距离为r。以球心为中心,以r 为半径作一球面作为高斯面。由对称性可知,电场沿径向分布,且相同r 处场强大小相同。

当
$$r < r_1$$
时, $D_1 = 0$ , $E_1 = 0$ 。
 当 $r_1 < r < r_2$ 时, $4\pi r^2 D_2 = \frac{4}{3}\pi (r^3 - r_1^3) \rho_f$ 
 ∴  $D_2 = \frac{(r^3 - r_1^3) \rho_f}{3r^2}$  , $E_2 = \frac{(r^3 - r_1^3) \rho_f}{3\varepsilon r^2}$  ,

向量式为  $E_2 = \frac{(r^3 - r_1^3) \rho_f}{3\varepsilon r^3} r$ 

当 $r > r_2$ 时, $4\pi r^2 D_3 = \frac{4}{3}\pi (r_2^3 - r_1^3) \rho_f$ 
 ∴  $D_3 = \frac{(r_2^3 - r_1^3) \rho_f}{3r^2}$   $E_3 = \frac{(r_2^3 - r_1^3) \rho_f}{3\varepsilon_0 r^2}$ 

向量式为  $E_3 = \frac{(r_2^3 - r_1^3) \rho_f}{3\varepsilon_0 r^3} r$ 

(2) 当 $r_1 < r < r_2$ 时,

$$\begin{split} & \rho_p = -\nabla \cdot \boldsymbol{P} = -\nabla \cdot (\boldsymbol{D}_2 - \varepsilon_0 \boldsymbol{E}_2) = -\nabla \cdot (\boldsymbol{D}_2 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} \boldsymbol{D}_2) \\ & = -(1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon}) \nabla \cdot \boldsymbol{D}_2 = -(1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon}) \rho_f \\ & \stackrel{\text{\tiny $\perp$}}{=} r = r_1 \, \text{\tiny $|\tau|$}, \\ & \sigma_p = -\boldsymbol{n} \cdot (\boldsymbol{P}_2 - \boldsymbol{P}_1) = -\boldsymbol{n} \cdot (\boldsymbol{D}_2 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} \boldsymbol{D}_2) = -(1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon}) \boldsymbol{D}_2 \big|_{r=r_1} = 0 \\ & \stackrel{\text{\tiny $\perp$}}{=} r = r_2 \, \text{\tiny $|\tau|$}, \\ & \sigma_p = \boldsymbol{n} \cdot \boldsymbol{P}_2 = (1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon}) \boldsymbol{D}_2 \big|_{r=r_2} = (1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon}) \frac{r_2^3 - r_1^3}{3r^2} \rho_f \end{split}$$

- 8. 内外半径分别为 $r_1$ 和 $r_2$ 的无穷长中空导体圆柱,沿轴向流有恒定均匀自由电流 $J_f$ ,导体的磁导率为 $\mu$ ,求磁感应强度和磁化电流。
  - **解**: (1) 以圆柱轴线上任一点为圆心,在垂直于轴线平面内作一圆形闭合回路,设其半径为r。由对称性可知,磁场在垂直于轴线的平面内,且与圆周相切。

当 
$$r < r_1$$
 时,由安培环路定理得:  $\boldsymbol{H}_1 = 0$  ,  $\boldsymbol{B}_1 = 0$    
 当  $r_1 < r < r_2$  时,由环路定理得:  $2\pi r H_2 = J_f \pi (r^2 - r_1^2)$    
 所以  $H_2 = \frac{J_f (r^2 - r_1^2)}{2r}$  ,  $B_2 = \frac{\mu (r^2 - r_1^2)}{2r} J_f$ 

向量式为 
$$\boldsymbol{B}_2 = \frac{\mu(r^2 - r_1^2)}{2r} \boldsymbol{J}_f \hat{\boldsymbol{e}}_\theta = \frac{\mu(r^2 - r_1^2)}{2r^2} \boldsymbol{J}_f \times \boldsymbol{r}$$

当 
$$r > r_2$$
 时, $2\pi r H_3 = J_f \pi (r_2^2 - r_1^2)$ 

所以 
$$H_3 = \frac{J_f(r_2^2 - r_1^2)}{2r}$$
 ,  $B_3 = \frac{\mu_0(r_2^2 - r_1^2)}{2r}J_f$  向量式为  $\boldsymbol{B}_3 = \frac{\mu_0(r_2^2 - r_1^2)}{2r}J_f\hat{\boldsymbol{e}}_\theta = \frac{\mu_0(r_2^2 - r_1^2)}{2r^2}J_f \times \boldsymbol{r}$ 

(2) 当  $r_1 < r < r_2$  时,磁化强度为

$$\mathbf{M} = (\frac{\mu}{\mu_0} - 1)\mathbf{H}_2 = (\frac{\mu}{\mu_0} - 1)\frac{(r^2 - r_1^2)}{2r^2}\mathbf{J}_f \times \mathbf{r}$$

所以 
$$\boldsymbol{J}_{M} = \nabla \times \boldsymbol{M} = \nabla \times [(\frac{\mu}{\mu_{0}} - 1)\boldsymbol{H}_{2}] = (\frac{\mu}{\mu_{0}} - 1)\nabla \times \boldsymbol{H}_{2} = (\frac{\mu}{\mu_{0}} - 1)\boldsymbol{J}_{f}$$

在 r = r, 处, 磁化面电流密度为

$$\alpha_{\scriptscriptstyle M} = \frac{1}{2\pi r_{\scriptscriptstyle 1}} \oint \boldsymbol{M} \cdot \mathrm{d}\boldsymbol{l} = 0$$

在 r=r, 处, 磁化面电流密度为

$$\alpha_{M} = 0 - \frac{1}{2\pi r_{2}} \oint \boldsymbol{M} \cdot d\boldsymbol{l} = -(\frac{\mu}{\mu_{0}} - 1) \frac{(r_{2}^{2} - r_{1}^{2})}{2r_{2}^{2}} \boldsymbol{J}_{f}$$
  
向量式为  $\boldsymbol{\alpha}_{M} = -(\frac{\mu}{\mu_{0}} - 1) \frac{(r_{2}^{2} - r_{1}^{2})}{2r_{2}^{2}} \boldsymbol{J}_{f}$ 

9. 证明均匀介质内部的体极化电荷密度  $ho_p$  总是等于体自由电荷密度  $ho_f$  的  $ho_f$  的  $ho_f$   $ho_f$ 

证明: 在均匀介质中 
$$\mathbf{P} = (\varepsilon/\varepsilon_0 - 1)\varepsilon_0 \mathbf{E} = (\varepsilon - \varepsilon_0) \mathbf{E}$$
 所以  $\rho_p = -\nabla \cdot \mathbf{P} = -(\varepsilon - \varepsilon_0)\nabla \cdot \mathbf{E} = -(\varepsilon - \varepsilon_0)(1/\varepsilon)\nabla \cdot \mathbf{D}$  
$$= -[(\varepsilon - \varepsilon_0)/\varepsilon]\rho_f = -(1 - \varepsilon_0/\varepsilon)\rho_f$$

10. 证明两个闭合的恒定电流圈之间的相互作用力大小相等方向相反(但两个电流元之间的相互作用力一般并不服从牛顿第三定律)

证明:线圈1在线圈2的磁场中受的力:

$$d\boldsymbol{F}_{12} = \boldsymbol{I}_1 d\boldsymbol{l}_1 \times \boldsymbol{B}_2,$$

$$\overrightarrow{\Pi} \quad \mathbf{B}_{2} = \frac{\mu_{0}}{4\pi} \oint_{l_{2}} \frac{I_{2}d\mathbf{l}_{2} \times \mathbf{r}_{12}}{r_{12}^{3}},$$

$$\therefore \mathbf{F}_{12} = \oint_{l_{1}} \oint_{l_{2}} \frac{\mu_{0}}{4\pi} \frac{I_{1}d\mathbf{l}_{1} \times (I_{2}d\mathbf{l}_{2} \times \mathbf{r}_{12})}{r_{12}^{3}} = \frac{\mu_{0}I_{1}I_{2}}{4\pi} \oint_{l_{1}} \oint_{l_{2}} \frac{d\mathbf{l}_{1} \times (d\mathbf{l}_{2} \times \mathbf{r}_{12})}{r_{12}^{3}}$$

$$= \frac{\mu_{0}I_{1}I_{2}}{4\pi} \oint_{l_{1}} \oint_{l_{2}} d\mathbf{l}_{2} \left( d\mathbf{l}_{1} \cdot \frac{\mathbf{r}_{12}}{r_{12}^{3}} \right) - \frac{\mathbf{r}_{12}}{r_{12}^{3}} (d\mathbf{l}_{1} \cdot d\mathbf{l}_{2})$$
(1)

同理可得线圈2在线圈1的磁场中受的力:

$$\boldsymbol{F}_{21} = \frac{\mu_0 I_1 I_2}{4\pi} \oint \int_{l_2} d\boldsymbol{l}_1 \left( d\boldsymbol{l}_2 \cdot \frac{\boldsymbol{r}_{21}}{r_{21}^3} \right) - \frac{\boldsymbol{r}_{21}}{r_{21}^3} (d\boldsymbol{l}_2 \cdot d\boldsymbol{l}_1)$$
 (2)

(1)式中:

$$\oint \oint_{l_1 l_2} dl_2 \left( dl_1 \cdot \frac{\mathbf{r}_{12}}{r_{12}^3} \right) = \oint_{l_2} dl_2 \oint_{l_1} dl_1 \cdot \frac{\mathbf{r}_{12}}{r_{12}^3} = \oint_{l_2} dl_2 \oint_{l_1} \frac{dr_{12}}{r_{12}^2} = \oint_{l_2} dl_2 \cdot \left( -\frac{1}{r_{12}} \right) \Big|_{-\mathbb{H}} = 0$$
同理(2)式中:
$$\oint \oint_{l_2 l_1} dl_1 \left( dl_2 \cdot \frac{\mathbf{r}_{21}}{r_{21}^3} \right) = 0$$

$$\therefore \mathbf{F}_{12} = -\mathbf{F}_{21} = -\frac{\mu_0 I_1 I_2}{4\pi} \oint \oint_{l_1 l_2} \frac{\mathbf{r}_{12}}{r_{12}^3} (dl_1 \cdot dl_2)$$

- 11. 平行板电容器内有两层介质,它们的厚度分别为 $l_1$ 和 $l_2$ ,电容率为 $\varepsilon_1$ 和 $\varepsilon_2$ ,今在两板接上电动势为 $\varepsilon$ 的电池,求:(1)电容器两极板上的自由电荷面密度 $\omega_{\varepsilon_1}$ 和 $\omega_{\varepsilon_2}$ ;
  - (2)介质分界面上的自由电荷面密度 $\omega_{f3}$ 。(若介质是漏电的,电导率分别为 $\sigma_1$ 和 $\sigma_2$  当电流达到恒定时,上述两物体的结果如何?)
  - **解**: 忽略边缘效应,平行板电容器内部场强方向垂直于极板,且介质中的场强分段均匀,分别设为 $E_1$ 和 $E_2$ ,电位移分别设为 $D_1$ 和 $D_2$ ,其方向均由正极板指向负极板。当介质不漏电时,介质内没有自由电荷,因此,介质分界面处自由电荷面密度为

$$\omega_{f3} = 0$$

取高斯柱面, 使其一端在极板 A 内, 另一端在介质 1 内, 由高斯定理得:

$$D_1 = \omega_{f1}$$

同理,在极板B内和介质2内作高斯柱面,由高斯定理得:

$$D_2 = -\omega_{f2}$$

在介质1和介质2内作高斯柱面,由高斯定理得:

$$D_1 = D_2$$

所以有 
$$E_1=rac{\omega_{f1}}{arepsilon_1}$$
 ,  $E_2=rac{\omega_{f1}}{arepsilon_2}$ 

由于 
$$\mathscr{E} = \int E \cdot dl = \frac{\omega_{f1}}{\varepsilon_1} l_1 + \frac{\omega_{f1}}{\varepsilon_2} l_2 = \omega_{f1} (\frac{l_1}{\varepsilon_1} + \frac{l_2}{\varepsilon_2})$$

所以 
$$\omega_{f1} = -\omega_{f2} = \mathscr{E} / (\frac{l_1}{\varepsilon_1} + \frac{l_2}{\varepsilon_2})$$

当介质漏电时,重复上述步骤,可得:

$$D_1=\omega_{f1}\,,\qquad D_2=-\omega_{f2}\,,\qquad D_2-D_1=\omega_{f3}$$

$$\therefore \qquad \omega_{f3} = -\omega_{f1} - \omega_{f2}$$

介质 1 中电流密度  $\boldsymbol{J}_1 = \boldsymbol{\sigma}_1 \boldsymbol{E}_1 = \boldsymbol{\sigma}_1 \boldsymbol{D}_1 / \boldsymbol{\varepsilon}_1 = \boldsymbol{\sigma}_1 \boldsymbol{\omega}_{f1} / \boldsymbol{\varepsilon}_1$ 

介质 2 中电流密度  $\boldsymbol{J}_2 = \sigma_2 \boldsymbol{E}_2 = \sigma_2 \boldsymbol{D}_2 / \varepsilon_2 = \sigma_2 (\omega_{f1} + \omega_{f3}) / \varepsilon_2$ 

由于电流恒定, $J_1 = J_2$ ,

#### 12.证明:

(1) 当两种绝缘介质的分界面上不带面自由电荷时, 电场线的曲折满足

$$\frac{\tan \theta_2}{\tan \theta_1} = \frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1}$$

其中 $\varepsilon_1$ 和 $\varepsilon_2$ 分别为两种介质的介电常数, $\theta_1$ 和 $\theta_2$ 分别为界面两侧电场线与法线的夹角。

(2) 当两种导电介质内流有恒定电流时,分界面上电场线的曲折满足

$$\frac{\tan \theta_2}{\tan \theta_1} = \frac{\sigma_2}{\sigma_1}$$

其中 $\sigma_1$ 和 $\sigma_2$ 分别为两种介质的电导率。

证明: (1) 由 E 的切向分量连续,得

$$E_1 \sin \theta_1 = E_2 \sin \theta_2 \tag{1}$$

交界面处无自由电荷,所以 D 的法向分量连续,即

$$D_{1}\cos\theta_{1} = D_{2}\cos\theta_{2}$$

$$\varepsilon_{1}E_{1}\cos\theta_{1} = \varepsilon_{2}E_{2}\cos\theta_{2}$$
(2)

(1)、(2) 式相除,得

$$\frac{\tan \theta_2}{\tan \theta_1} = \frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1}$$

(2) 当两种电介质内流有恒定电流时

$$m{J}_1=m{\sigma}_1m{E}_1$$
 ,  $m{J}_2=m{\sigma}_2m{E}_2$   
由 $m{J}$ 的法向分量连续,得

$$\sigma_1 E_1 \cos \theta_1 = \sigma_2 E_2 \cos \theta_2 \tag{3}$$

(1)、(3) 式相除, 即得

$$\frac{\tan \theta_2}{\tan \theta_1} = \frac{\sigma_2}{\sigma_1}$$

- 13.试用边值关系证明:在绝缘介质与导体的分界面上,在静电情况下,导体外的电场线总是垂直于导体表面,在恒定电流情况下,导体内电场线总是平行于导体表面。
  - **证明:** (1) 设导体外表面处电场强度为E,其方向与法线之间夹角为 $\theta$ ,则其切向分量为 $E\sin\theta$ 。在静电情况下,导体内部场强处处为零,由于在分界面上E的切向分量连续,所以

$$E\sin\theta = 0$$

因此  $\theta = 0$ 

即 E 只有法向分量,电场线与导体表面垂直。

(2) 在恒定电流情况下,设导体内表面处电场方向与导体表面夹角为 $\alpha$ ,则电流密度  $J = \sigma E$  与导体表面夹角也是 $\alpha$ 。导体外的电流密度 J' = 0,由于在分界面上电流密度的法向分量连续,所以

$$\sigma E \sin \alpha = 0$$

因此  $\alpha = 0$ 

即J只有切向分量,从而E只有切向分量,电场线与导体表面平行。

- 14.内外半径分别为 a 和 b 的无限长圆柱形电容器,单位长度荷电为  $\lambda_f$  ,板间填充电导率为  $\sigma$  的非磁性物质。
  - (1) 证明在介质中任何一点传导电流与位移电流严格抵消,因此内部无磁场。
  - (2) 求 $\lambda_f$  随时间的衰减规律。
  - (3) 求与轴相距为r的地方的能量耗散功率密度。
  - (4) 求长度 l 的一段介质总的能量耗散功率,并证明它等于这段的静电能减少率。

 $\mathbf{M}$ : (1) 以电容器轴线为轴作一圆柱形高斯面,其半径为r,长度为L,其中

则由高斯定理得: 
$$2\pi r L \cdot D = \lambda_f \cdot L$$
 (1)

所以 
$$D = \frac{\lambda_f}{2\pi r}$$
 ,  $J_D = \frac{1}{2\pi r} \frac{\partial \lambda_f}{\partial t}$  (2)

再由电流连续性方程得:  $2\pi r L \cdot J_f = -\partial q / \partial t = -L(\partial \lambda_f / \partial t)$  (3)

所以 
$$J_f = -\frac{1}{2\pi r} \frac{\partial \lambda_f}{\partial t} = -J_D$$
 (4)

即 $J_f$ 与 $J_D$ 严格抵消,因此内部无磁场。

联立 (2) (4) (5) 得 
$$\frac{\mathrm{d}\lambda_f}{\mathrm{d}t} + \frac{\sigma}{\varepsilon}\lambda_f = 0$$
 (6)

所以  $\frac{\mathrm{d}\lambda_f}{\lambda_f} + \frac{\sigma}{\varepsilon} \mathrm{d}t = 0$ 

$$\lambda_f = Ce^{-\frac{\sigma}{\varepsilon}t} \tag{7}$$

设初始条件为  $\lambda_f\Big|_{t=0}=\lambda_{f0}$ ,则由(7)式得 $C=\lambda_{f0}$ 

所以,
$$\lambda_f = \lambda_{f0} e^{-\frac{\sigma}{\varepsilon}t}$$
 (8)

(3) 
$$p = \sigma E^2 = \sigma \cdot \left(\frac{\lambda_f}{2\pi\varepsilon r}\right)^2$$
 (9)

(4) 将上式在长度为l的一段介质内积分,得

$$P = \int_{V} \sigma \cdot \left( \frac{\lambda_{f}}{2\pi \varepsilon r} \right)^{2} dV = \int_{a}^{b} \sigma \cdot \left( \frac{\lambda_{f}}{2\pi \varepsilon r} \right)^{2} \cdot 2\pi r l dr = \frac{\sigma \lambda_{f}^{2} l}{2\pi \varepsilon^{2}} \ln \frac{b}{a}$$
 (10)

由  $w = \frac{1}{2} \varepsilon E^2$  得:

即总的能量耗散功率等于这段介质的静电能减少率。

# 第二章 静电场

- 1. 一个半径为R的电介质球,极化强度为 $P = Kr/r^2$ ,电容率为 $\varepsilon$ 。
  - (1) 计算束缚电荷的体密度和面密度:
  - (2) 计算自由电荷体密度:
  - (3) 计算球外和球内的电势:
  - (4) 求该带电介质球产生的静电场总能量。

解: (1) 
$$\rho_{p} = -\nabla \cdot \mathbf{P} = -K\nabla \cdot (\mathbf{r}/r^{2}) = -K[(1/r^{2})\nabla \cdot \mathbf{r} + \mathbf{r} \cdot \nabla(1/r^{2})] = -K/r^{2}$$

$$\sigma_{p} = -\mathbf{n} \cdot (\mathbf{P}_{2} - \mathbf{P}_{1}) = \mathbf{e}_{r} \cdot \mathbf{P}|_{r=R} = K/R$$
(2)  $\mathbf{D}_{r} = \varepsilon_{0}\mathbf{E} + \mathbf{P} = \mathbf{P}\varepsilon/(\varepsilon - \varepsilon_{0})$ 

$$\rho_{f} = \nabla \cdot \mathbf{D}_{r} = \varepsilon \nabla \cdot \mathbf{P}/(\varepsilon - \varepsilon_{0}) = \varepsilon K/(\varepsilon - \varepsilon_{0})r^{2}$$
(3)  $\mathbf{E}_{r} = \mathbf{D}_{r} / \varepsilon = \mathbf{P}/(\varepsilon - \varepsilon_{0})$ 

$$\mathbf{E}_{r} = \frac{\mathbf{D}_{r}}{\varepsilon_{0}} = \frac{\int \rho_{f} dV}{4\pi\varepsilon_{0} r^{2}} \mathbf{e}_{r} = \frac{\varepsilon KR}{\varepsilon_{0}(\varepsilon - \varepsilon_{0})r^{2}} \mathbf{e}_{r}$$

$$\mathcal{E}_{0} = 4\pi \mathcal{E}_{0} r^{2} + \mathcal{E}_{0} (\varepsilon - \varepsilon_{0}) r^{2} + \mathcal{E}_{0} r^$$

(4) 
$$W = \frac{1}{2} \int \mathbf{D} \cdot \mathbf{E} dV = \frac{1}{2} \frac{\varepsilon K^2}{(\varepsilon - \varepsilon_0)^2} \int_0^R \frac{4\pi r^2 dr}{r^2} + \frac{1}{2} \frac{\varepsilon^2 K^2 R^2}{\varepsilon_0 (\varepsilon - \varepsilon_0)^2} \int_R^\infty \frac{4\pi r^2 dr}{r^4} dr$$

$$=2\pi\varepsilon R(1+\frac{\varepsilon}{\varepsilon_0})(\frac{K}{\varepsilon-\varepsilon_0})^2$$

- 2. 在均匀外电场中置入半径为 $R_0$ 的导体球,试用分离变量法求下列两种情况的电势: (1) 导体球上接有电池,使球与地保持电势差 $\Phi_0$ ;
  - (2) 导体球上带总电荷 Q
  - **解:** (1) 该问题具有轴对称性,对称轴为通过球心沿外电场  $E_0$  方向的轴线,取该轴线为极轴,球心为原点建立球坐标系。

当 $R > R_0$ 时, 电势 $\varphi$ 满足拉普拉斯方程, 通解为

$$\varphi = \sum_{n} (a_n R^n + \frac{b_n}{R^{n+1}}) P_n(\cos \theta)$$

因为无穷远处  $E \rightarrow E_0$ ,  $\varphi \rightarrow \varphi_0 - E_0 R \cos \theta = \varphi_0 - E_0 R P_1 (\cos \theta)$ 

所以 
$$a_0 = \varphi_0$$
,  $a_1 = -E_0$ ,  $a_n = 0$ ,  $(n \ge 2)$ 

当  $R \to R_0$ 时, $\varphi \to \Phi_0$ 

所以 
$$\varphi_0 - E_0 R_0 P_1(\cos\theta) + \sum_n \frac{b_n}{R_0^{n+1}} P_n(\cos\theta) = \Phi_0$$
 即: 
$$\varphi_0 + b_0 / R_0 = \Phi_0 , \quad b_1 / R_0^2 = E_0 R_0$$
 所以 
$$b_0 = R_0 (\Phi_0 - \varphi_0), \quad b_1 = E_0 R_0^3 \quad , \quad b_n = 0, (n \ge 2)$$
 
$$\varphi = \begin{cases} \varphi_0 - E_0 R \cos\theta + R_0 (\Phi_0 - \varphi_0) / R + E_0 R_0^3 \cos\theta / R^2 & (R > R_0) \\ \Phi_0 \qquad (R \le R_0) \end{cases}$$

(2) 设球体待定电势为 $\Phi_0$ , 同理可得

$$\varphi = \begin{cases} \varphi_0 - E_0 R \cos\theta + R_0 (\Phi_0 - \varphi_0) / R + E_0 R_0^3 \cos\theta / R^2 & (R > R_0) \\ \Phi_0 & (R \le R_0) \end{cases}$$

当  $R \rightarrow R_0$  时, 由题意, 金属球带电量Q

$$Q = \oint -\varepsilon_0 \frac{\partial \varphi}{\partial n} \bigg|_{R=R_0} dS = \varepsilon_0 \int (E_0 \cos\theta + \frac{\Phi_0 - \varphi_0}{R_0} + 2E_0 \cos\theta) R_0^2 \sin\theta d\theta d\phi$$
$$= 4\pi\varepsilon_0 R_0 (\Phi_0 - \varphi_0)$$

所以 
$$(\Phi_0 - \varphi_0) = Q/4\pi\epsilon_0 R_0$$

$$\varphi = \begin{cases} \varphi_0 - E_0 R \cos\theta + Q / 4\pi \varepsilon_0 R + (E_0 R_0^3 / R^2) \cos\theta & (R > R_0) \\ \varphi_0 + Q / 4\pi \varepsilon_0 R & (R \le R_0) \end{cases}$$

3. 均匀介质球的中心置一点电荷 $Q_f$ ,球的电容率为 $\varepsilon$ ,球外为真空,试用分离变量法求空间电势,把结果与使用高斯定理所得结果比较。

提示: 空间各点的电势是点电荷 $Q_f$  的电势 $Q_f$  /  $4\pi\epsilon R$  与球面上的极化电荷所产生的电势的迭加,后者满足拉普拉斯方程。

解: (一) 分离变量法

空间各点的电势是点电荷 $Q_f$ 的电势 $Q_f/4\pi\epsilon R$ 与球面上的极化电荷所产生的电势的

迭加。设极化电荷产生的电势为 $\varphi'$ ,它满足拉普拉斯方程。在球坐标系中解的形式为:

$$\varphi'_{\beta} = \sum_{n} (a_n R^n + \frac{b_n}{R^{n+1}}) P_n(\cos \theta)$$

$$\varphi'_{\beta} = \sum_{n} (c_n R^n + \frac{d_n}{R^{n+1}}) P_n(\cos \theta)$$

当 $R \rightarrow \infty$ 时, $\varphi'_{h} \rightarrow 0$ , $\therefore c_n = 0$ 。

当 $R \rightarrow 0$ 时, $\varphi'_{h}$ 为有限, $\therefore b_{n} = 0$ 。

所以 
$$\varphi'_{\mbox{\tiny H}} = \sum_n a_n R^n P_n(\cos\theta)$$
 ,  $\varphi'_{\mbox{\tiny $\!\!\!\!/$}} = \sum_n \frac{d_n}{R^{n+1}} P_n(\cos\theta)$ 

由于球对称性,电势只与R有关,所以

$$a_n = 0$$
,  $(n \ge 1)$   $d_n = 0$ ,  $(n \ge 1)$   $\varphi'_{\sharp \uparrow} = a_0$ ,  $\varphi'_{\sharp \uparrow} = d_0 / R$ 

所以空间各点电势可写成  $\varphi_{\text{H}} = a_0 + Q_f / 4\pi \epsilon R$ 

$$\varphi_{\text{gh}} = d_0/R + Q_f/4\pi\epsilon R$$

当 
$$R \to R_0$$
 时,由  $\varphi_{\text{H}} = \varphi_{\text{H}}$  得:  $a_0 = d_0 / R_0$  由  $\varepsilon \frac{\partial \varphi_{\text{H}}}{\partial n} = \varepsilon_0 \frac{\partial \varphi_{\text{H}}}{\partial n}$  得:  $\frac{Q_f}{4\pi R_0^2} = \frac{\varepsilon_0 Q_f}{4\pi \varepsilon R_0^2} + \frac{\varepsilon_0 d_0}{R_0^2}$ ,  $d_0 = \frac{Q_f}{4\pi} (\frac{1}{\varepsilon_0} - \frac{1}{\varepsilon})$ 

则 
$$a_0 = \frac{Q_f}{4\pi R_0} \left( \frac{1}{\varepsilon_0} - \frac{1}{\varepsilon} \right)$$

所以 
$$\begin{split} \varphi_{\text{内}} &= \frac{Q_f}{4\pi\epsilon R} + \frac{Q_f}{4\pi R_0} (\frac{1}{\varepsilon_0} - \frac{1}{\varepsilon}) \\ \varphi_{\text{H}} &= \frac{Q_f}{4\pi\epsilon R} + \frac{Q_f}{4\pi R} (\frac{1}{\varepsilon_0} - \frac{1}{\varepsilon}) = \frac{Q_f}{4\pi\epsilon_0 R} \end{split}$$

#### (二) 应用高斯定理

在球外, $R>R_0$  ,由高斯定理得:  $\mathcal{E}_0\oint E_{\text{yh}}\cdot d\mathbf{s}=Q_{\dot{\mathbb{Q}}}=Q_f+Q_p=Q_f$  ,(整个导体球的 $Q_{\dot{\mathbb{Q}}}$ 

束缚电荷 $Q_p = 0$ ),所以  $\mathbf{E}_{h} = \frac{Q_f}{4\pi\epsilon_0 R^2} \mathbf{e}_r$  ,积分后得:

$$\varphi_{\text{Sh}} = \int\limits_{R}^{\infty} \boldsymbol{E}_{\text{Sh}} \cdot d\boldsymbol{R} = \int\limits_{R}^{\infty} \frac{Q_f}{4\pi\varepsilon_0 R^2} dR = \frac{Q_f}{4\pi\varepsilon_0 R}$$

在球内, $R < R_0$  ,由介质中的高斯定理得:  $\varepsilon \oint E_{\mathsf{P}_1} \cdot d\mathbf{s} = Q_f$  ,所以

$$m{E}_{m{eta}} = rac{m{Q}_f}{4\pi\epsilon R^2} m{e}_r$$
 ,积分后得: 
$$m{\phi}_{m{eta}} = \int\limits_{R}^{R_0} m{E}_{m{eta}} \cdot dm{R} + \int\limits_{R_0}^{\infty} m{E}_{m{eta}} \cdot dm{R} = rac{m{Q}_f}{4\pi\epsilon R} - rac{m{Q}_f}{4\pi\epsilon R_0} + rac{m{Q}_f}{4\pi\epsilon_0 R} \qquad$$
结果相同。

- 4. 均匀介质球(电容率为 $\varepsilon_1$ )的中心置一自由电偶极子 $p_f$ ,球外充满了另一种介质(电容率为 $\varepsilon$ ,),求空间各点的电势和极化电荷分布。
  - **解**:以球心为原点, $p_f$ 的方向为极轴方向建立球坐标系。空间各点的电势可分为三种电荷的贡献,即球心处自由电偶极子、极化电偶极子及球面上的极化面电荷三部分的贡献,其中电偶极子产生的总电势为 $p_f \cdot R/4\pi\epsilon_1 R^3$ 。所以球内电势可写成:

$$\varphi_i = \varphi'_i + \boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R} / 4\pi \varepsilon_1 R^3$$
; 球外电势可写成:  $\varphi_o = \varphi'_o + \boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R} / 4\pi \varepsilon_1 R^3$ 

其中 $\varphi'_i$ 和 $\varphi'_o$ 为球面的极化面电荷激发的电势,满足拉普拉斯方程。由于对称性, $\varphi'_i$ 和 $\varphi'_o$ 均与 $\phi$ 无关。考虑到 $R \to 0$ 时 $\varphi'_i$ 为有限值; $R \to \infty$ 时 $\varphi'_o \to 0$ ,故拉普拉斯方程的解为:

$$\varphi_{i}' = \sum_{n} a_{n} R^{n} P_{n}(\cos \theta) \qquad (R \leq R_{0})$$

$$\varphi_{o}' = \sum_{n} \frac{b_{n}}{R^{n+1}} P_{n}(\cos \theta) \qquad (R \geq R_{0})$$

$$\varphi_{i} = \mathbf{p}_{f} \cdot \mathbf{R} / 4\pi \varepsilon_{1} R^{3} + \sum_{n} a_{n} R^{n} P_{n}(\cos \theta) \qquad (R \leq R_{0})$$

$$(1)$$

$$\varphi_{o} = \boldsymbol{p}_{f} \cdot \boldsymbol{R} / 4\pi \varepsilon_{1} R^{3} + \sum_{n} b_{n} R^{-(n+1)} P_{n}(\cos \theta) \qquad (R \ge R_{0})$$
 (2)

边界条件为: 
$$\varphi_i|_{R=R_0} = \varphi_o|_{R=R_0}$$
 (3)

$$\left. \mathcal{E}_{1} \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial R} \right|_{R=R_{o}} = \left. \mathcal{E}_{2} \frac{\partial \varphi_{o}}{\partial R} \right|_{R=R_{o}} \tag{4}$$

将(1)(2)代入(3)和(4),然后比较 $P_n(\cos\theta)$ 的系数,可得:

$$a_n = 0, \quad b_n = 0 \qquad (n \neq 1)$$

$$a_1 = (\varepsilon_1 - \varepsilon_2) p_f / 2\pi \varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2) R_0^3$$

$$b_1 = a_1 R_0^3 = (\varepsilon_1 - \varepsilon_2) p_f / 2\pi \varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2)$$

于是得到所求的解为:

$$\begin{split} \varphi_i &= \frac{\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi\varepsilon_1 R^3} + \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2) \, p_f \, R \cos \theta}{2\pi\varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2) R_0^3} \\ &= \frac{\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi\varepsilon_1 R^3} + \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)}{2\pi\varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2) R_0^3} \, \boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R} \qquad (R \le R_0) \\ \varphi_o &= \frac{\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi\varepsilon_1 R^3} + \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2) p_f \cos \theta}{2\pi\varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2) R^2} = \frac{\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi\varepsilon_1 R^3} + \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)}{2\pi\varepsilon_1 (\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2)} \frac{\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{R^3} \\ &= \frac{3\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi(\varepsilon_1 + 2\varepsilon_2) R^3} \qquad (R \ge R_0) \end{split}$$

在均匀介质内部,只在自由电荷不为零的地方,极化电荷才不为零,所以在球体内部,只 有球心处存在极化电荷。

$$\rho_{p} = -\nabla \cdot \boldsymbol{P} = -\nabla \cdot [(\varepsilon_{1} - \varepsilon_{0})\boldsymbol{E}] = -\nabla \cdot [\frac{\varepsilon_{1} - \varepsilon_{0}}{\varepsilon_{1}}\boldsymbol{D}] = (\frac{\varepsilon_{0}}{\varepsilon_{1}} - 1)\nabla \cdot \boldsymbol{D}$$
$$= (\varepsilon_{0} / \varepsilon_{1} - 1)\rho_{f}$$

所以  $\boldsymbol{p}_n = (\varepsilon_0 / \varepsilon_1 - 1) \boldsymbol{p}_f$ 

在两介质交界面上, 极化电荷面密度为

$$\sigma_{p} = \boldsymbol{e}_{r} \cdot (\boldsymbol{p}_{1} - \boldsymbol{p}_{2}) = (\varepsilon_{1} - \varepsilon_{0})\boldsymbol{e}_{r} \cdot \boldsymbol{E}_{i} - (\varepsilon_{2} - \varepsilon_{0})\boldsymbol{e}_{r} \cdot \boldsymbol{E}_{o}$$
$$= -(\varepsilon_{1} - \varepsilon_{0})\frac{\partial \varphi_{i}}{\partial R}\Big|_{R_{0}} + (\varepsilon_{2} - \varepsilon_{0})\frac{\partial \varphi_{o}}{\partial R}\Big|_{R_{0}}$$

由于
$$\left. arepsilon_1 rac{\partial arphi_i}{\partial R} \right|_{R_0} = \varepsilon_2 rac{\partial arphi_o}{\partial R} \bigg|_{R_0}$$
,所以

$$\sigma_{p} = \varepsilon_{0} \left( \frac{\partial \varphi_{i}}{\partial R} - \frac{\partial \varphi_{o}}{\partial R} \right) \Big|_{R_{0}} = \frac{3\varepsilon_{0}(\varepsilon_{1} - \varepsilon_{2})p_{f}}{2\pi\varepsilon_{1}(\varepsilon_{1} + 2\varepsilon_{2})R_{0}^{3}} \cos\theta$$

5. 空心导体球壳的内外半径为 $R_1$ 和 $R_2$ ,球中心置一偶极子p球壳上带电Q,求空间各点的电势和电荷分布。

**解:** 以球心为原点,以 p 的方向为极轴方向建立球坐标系。在  $R < R_1$  及  $R > R_2$  两均匀区域,电势满足拉普拉斯方程。通解形式均为

$$\sum_{n} (a_n R^n + \frac{b_n}{R^{n+1}}) P_n(\cos \theta)$$

当R → ∞ 时,电势趋于零,所以R > R,时,电势可写为

$$\varphi_{o} = \sum_{n} \frac{b_{n}}{R^{n+1}} P_{n}(\cos \theta) \tag{1}$$

当R→0时,电势应趋于偶极子p激发的电势:

$$\boldsymbol{p}_f \cdot \boldsymbol{R}/4\pi\varepsilon_0 R^3 = p\cos\theta/4\pi\varepsilon_0 R^2$$

所以 $R < R_1$ 时,电势可写为

$$\varphi_i = \frac{p\cos\theta}{4\pi\epsilon_0 R^2} + \sum_n a_n R^n P_n(\cos\theta)$$
 (2)

设球壳的电势为 $\phi_a$ ,则

$$\varphi_{o}|_{R_{2}} = \sum_{n} \frac{b_{n}}{R_{n}^{n+1}} P_{n}(\cos\theta) = \varphi_{s}$$
(3)

$$\varphi_i|_{R_1} = p\cos\theta/4\pi\varepsilon_0 R_1^2 + \sum_n a_n R_1^n P_n(\cos\theta) = \varphi_s$$
(4)

由(3)得: 
$$b_0 = \varphi_s R_2$$
 ;  $b_n = 0$   $(n \neq 0)$ 

曲(4)得: 
$$a_0 = \varphi_s$$
 ;  $a_1 = -p/4\pi\epsilon_0 R_1^3$  ;  $a_n = 0$   $(n \neq 0, 1)$ 

所以 
$$\varphi_0 = \varphi_s R_2 / R \tag{5}$$

$$\varphi_i = p\cos\theta/4\pi\varepsilon_0 R^2 + \varphi_s - pR\cos\theta/4\pi\varepsilon_0 R_1^3 \tag{6}$$

再由 
$$\int_{S} \varepsilon_{0} \frac{\partial \varphi_{0}}{\partial R} \cdot dS = \varepsilon_{0} \frac{\varphi_{s} R_{2}}{R^{2}} 4\pi R^{2} = Q$$
 得: 
$$\varphi_{s} = Q/4\pi \varepsilon_{0} R_{2}$$
 (7)

将(7)代入(5)(6)得:

$$\begin{split} \varphi_{o} &= Q/4\pi\varepsilon_{0}R & (R > R_{2}) \\ \varphi_{i} &= \frac{p\cos\theta}{4\pi\varepsilon_{0}R^{2}} + \frac{Q}{4\pi\varepsilon_{0}R_{2}} - \frac{pR\cos\theta}{4\pi\varepsilon_{0}R_{1}^{3}} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} (\frac{\boldsymbol{p} \cdot \boldsymbol{R}}{R^{3}} + \frac{Q}{R_{2}} - \frac{\boldsymbol{p} \cdot \boldsymbol{R}}{R_{1}^{3}}) \end{split}$$

在R = R, 处, 电荷分布为:

$$\sigma = D_n = -\varepsilon_0 \frac{\partial \varphi_0}{\partial R} \bigg|_{R_2} = \frac{Q}{4\pi R_2^2}$$

在 $R = R_1$ 处, 电荷分布为:

$$\sigma' = -D_n = \varepsilon_0 \frac{\partial \varphi_i}{\partial R} \bigg|_{R} = -\frac{3p \cos \theta}{4\pi R_1^3}$$

- 6. 在均匀外电场  $E_0$  中置入一带均匀自由电荷  $\rho_f$  的绝缘介质球(电容率为 $\varepsilon$ ),求空间各点的电势。
  - **解**:以球心为原点,以 $E_0$ 的方向为极轴方向建立球坐标系。将空间各点的电势看作由两部分迭加而成,一部分 $\varphi_1$ 为绝缘介质球内的均匀自由电荷产生,另一部分 $\varphi_2$ 为外电场 $E_0$ 及 $E_0$ 感应的极化电荷产生。前者可用高斯定理求得,后者满足拉普拉斯方程。由于对称性, $\varphi_2$ 的形式为

$$\sum_{n} (a_n R^n + b_n R^{-(n+1)}) P_n(\cos \theta)$$

对于 $\varphi_1$ , 当 $R > R_0$ 时, 由高斯定理得:

$$D_1 = \rho_f R_0^3 / 3R^2$$
 ,  $E_1 = \rho_f R_0^3 / 3\varepsilon_0 R^2$ 

当 $R < R_0$ 时,由高斯定理得:

$$D_2 = \rho_f R/3$$
 ,  $E_2 = \rho_f R/3\varepsilon$ 

$$\varphi_1$$
的球外部分: 
$$\varphi_{01} = \int_R^{R_0} (\rho_f R_0^3 / 3\varepsilon_0 R^2) dR + \int_{R_0}^0 (\rho_f R / 3\varepsilon) dR$$

$$= \rho_f R_0^3 / 3\varepsilon_0 R - \rho_f R_0^2 / 3\varepsilon_0 - \rho_f R_0^2 / 6\varepsilon \tag{1}$$

$$\varphi_1$$
的球内部分:  $\varphi_{i1} = \int_R^0 E_2 \cdot dR = \int_R^0 (\rho_f R/3\varepsilon) dR = -\rho_f R^2/6\varepsilon$  (2)

对于 $\varphi_2$ , 当 $R \to \infty$ 时,  $\varphi_2 \to -E_0 R \cos \theta$ , 所以

$$\varphi_{02} = -E_0 R \cos \theta + \sum_{n} \frac{b_n}{R^{n+1}} P_n(\cos \theta) \qquad (R > R_0)$$

当 $R \rightarrow 0$ 时, $\varphi_2$ 为有限,所以

$$\varphi_{i2} = \sum_{n} a_n R^n P_n(\cos \theta) \qquad (R < R_0)$$

边界条件为: 
$$R = R_0$$
时,  $\varphi_{o2} = \varphi_{i2}$ ,  $\varepsilon_0 \frac{\partial \varphi_{o2}}{\partial R} \bigg|_{R_0} = \varepsilon \frac{\partial \varphi_{i2}}{\partial R} \bigg|_{R_0}$ 。即: 
$$\begin{cases} -E_0 R_0 \cos \theta + \sum_n b_n R_0^{-(n+1)} P_n(\cos \theta) = \sum_n a_n R_0^n P_n(\cos \theta) \\ -E_0 R_0 \cos \theta - \varepsilon_0 \sum_n (n+1) b_n R_0^{-(n+2)} P_n(\cos \theta) = \varepsilon \sum_n n a_n R_0^{n-1} P_n(\cos \theta) \end{cases}$$

比较  $P_{\omega}(\cos\theta)$  的系数,解得:

$$a_1 = -3\varepsilon_0 E_0 / (\varepsilon + 2\varepsilon_0)$$

$$b_1 = (\varepsilon - \varepsilon_0) E_0 R_0^3 / (\varepsilon + 2\varepsilon_0)$$

$$a_n = b_n = 0 \qquad (n \neq 1)$$

所以 
$$\varphi_{02} = -E_0 R \cos\theta + (\varepsilon - \varepsilon_0) E_0 R_0^3 \cos\theta / (\varepsilon + 2\varepsilon_0) R^2$$
  $(R > R_0)$  (3)

$$\varphi_{i2} = -3\varepsilon_0 E_0 R \cos \theta / (\varepsilon + 2\varepsilon_0) \qquad (R < R_0)$$
 (4)

由(1)(2)(3)(4)得:

$$\varphi = \begin{cases} -\frac{\rho_f R_0^2}{3} \left( \frac{1}{\varepsilon_0} + \frac{1}{2\varepsilon} \right) + \frac{\rho_f R_0^3}{3\varepsilon_0 R} - E_0 R \cos\theta + \frac{(\varepsilon - \varepsilon_0) E_0 R_0^3 \cos\theta}{(\varepsilon + 2\varepsilon_0) R^2} & (R \ge R_0) \\ -\frac{\rho_f R^2}{6\varepsilon} - \frac{3\varepsilon_0 E_0 R \cos\theta}{\varepsilon + 2\varepsilon_0} & (R \le R_0) \end{cases}$$

- 7. 在一很大的电解槽中充满电导率为 $\sigma_2$ 的液体,使其中流着均匀的电流  $J_{00}$ 。今在液体中置入一个电导率为 $\sigma_1$ 的小球,求稳恒时电流分布和面电荷分布,讨论  $\sigma_1 >> \sigma_2$  及  $\sigma_2 >> \sigma_1$  两种情况的电流分布的特点。
  - **解**:本题虽然不是静电问题,但当电流达到稳定后,由于电流密度  $J_{f0}$  与电场强度  $E_0$  成正比(比例系数为电导率),所以  $E_0$  也是稳定的。这种电场也是无旋场,其电势也满足拉普拉斯方程,因而可以用静电场的方法求解。
    - (1)未放入小球时,电流密度  $J_{f0}$  是均匀的,由  $J_{f0} = \sigma_2 E_0$  可知,稳恒电场  $E_0$  也是一个均匀场。因此在未放入小球时电解液中的电势  $\varphi_0$  便是均匀电场  $E_0$  的电势。放入小球后,以球心为原点, $E_0$  的方向为极轴方向,建立球坐标系。为方便起见,以坐标原点为电势零点。在稳恒电流条件下, $\partial \rho / \partial t = 0$ ,所以:

$$\nabla \cdot \boldsymbol{J} = 0 \tag{1}$$

由(1)式可推出稳恒电流条件下的边界条件为:

$$\boldsymbol{n} \cdot (\boldsymbol{J}_2 - \boldsymbol{J}_1) = 0 \tag{2}$$

设小球内的电势为 $\varphi_1$ , 电解液中的电势为 $\varphi_2$ , 则在交界面上有:

$$\left. \varphi_1 \right|_{R_0} = \left. \varphi_2 \right|_{R_0} \tag{3}$$

$$\sigma_1 \frac{\partial \varphi_1}{\partial R}\Big|_{R=R} = \sigma_2 \frac{\partial \varphi_2}{\partial R}\Big|_{R=R} \tag{4}$$

将  $\boldsymbol{J} = \boldsymbol{\sigma} \boldsymbol{E}$  及  $\boldsymbol{E} = -\nabla \boldsymbol{\varphi}$  代入(1),得:

$$\nabla \cdot \boldsymbol{J} = \nabla \cdot (\boldsymbol{\sigma} \boldsymbol{E}) = -\boldsymbol{\sigma} \nabla^2 \varphi = 0$$

可见 $\phi$ 满足拉普拉斯方程

考虑到对称性及 $R \to \infty$ 时 $E \to E_0$ , 球外电势的解可写成:

$$\varphi_2 = -\frac{J_{f0}}{\sigma_2} R \cos \theta + \sum_n \frac{b_n}{R^{n+1}} P_n(\cos \theta) \qquad (R > R_0)$$
 (5)

其中利用了 $\boldsymbol{J}_{f0} = \boldsymbol{\sigma}_{2} \boldsymbol{E}_{0}$ 。

考虑到 $R \rightarrow 0$ 时电势为有限值,球内电势的解可写成:

$$\varphi_1 = \sum_n a_n R^n P_n(\cos \theta) \qquad (R < R_0)$$
 (6)

因为选R = 0处为电势零点,所以 $a_0 = 0$ ,将(5)(6)代入(3)(4)得:

$$-\frac{J_{f0}}{\sigma_2}R_0\cos\theta + \sum_n \frac{b_n}{R_0^{n+1}}P_n(\cos\theta) = \sum_n a_n R_0^n P_n(\cos\theta)$$
 (7)

$$\sigma_{2}\left[-\frac{J_{f0}}{\sigma_{2}}\cos\theta - \sum_{n}(n+1)\frac{b_{n}}{R_{0}^{n+2}}P_{n}(\cos\theta)\right] = \sigma_{1}\sum_{n}na_{n}R_{0}^{n-1}P_{n}(\cos\theta)$$
(8)

由(7)(8)两式可得:

$$a_1 = -3J_{f0}/(\sigma_1 + 2\sigma_2)$$
 ,  $b_1 = (\sigma_1 - \sigma_2)J_{f0}R_0^3/(\sigma_1 + 2\sigma_2)\sigma_2$   
 $a_n = 0$ ,  $b_n = 0$   $(n \neq 1)$ 

所以: 
$$\varphi_1 = -3J_{f0}R\cos\theta/(\sigma_1 + 2\sigma_2) = -3J_{f0} \cdot \mathbf{R}/(\sigma_1 + 2\sigma_2)$$
  $(R \le R_0)$ 

$$\varphi_2 = -J_{f0}R\cos\theta/\sigma_2 + (\sigma_1 - \sigma_2)J_{f0}R_0^3\cos\theta/(\sigma_1 + 2\sigma_2)\sigma_2R^2$$

$$= -\boldsymbol{J}_{f0} \cdot \boldsymbol{R} / \sigma_2 + (\sigma_1 - \sigma_2) R_0^3 \boldsymbol{J}_{f0} \cdot \boldsymbol{R} / (\sigma_1 + 2\sigma_2) \sigma_2 R^3$$
 ( $R \ge R_0$ )

由此可得球内电流密度:

$$m{J}_1 = \sigma_1 m{E}_1 = -\sigma_1 \nabla \varphi_1 = 3\sigma_1 \nabla (m{J}_{f0} \cdot m{R})/(\sigma_1 + 2\sigma_2) = 3\sigma_1 m{J}_{f0}/(\sigma_1 + 2\sigma_2)$$
 由解液中的电流密度为:

$$\boldsymbol{J}_2 = \boldsymbol{\sigma}_2 \boldsymbol{E}_2 = -\boldsymbol{\sigma}_2 \nabla \varphi_2$$

$$= \boldsymbol{J}_{f0} + \frac{(\sigma_1 - \sigma_2)R_0^3}{(\sigma_1 + 2\sigma_2)} \left[ \frac{3(\boldsymbol{J}_{f0} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R}}{R^5} - \frac{\boldsymbol{J}_{f0}}{R^3} \right]$$

(2)两导体交界面上自由电荷面密度

$$\omega_f = \boldsymbol{e}_r \cdot (\boldsymbol{D}_2 - \boldsymbol{D}_1) = \varepsilon_0 \boldsymbol{e}_r \cdot (\boldsymbol{E}_2 - \boldsymbol{E}_1) = \varepsilon_0 \boldsymbol{e}_r \cdot (\boldsymbol{J}_2 / \sigma_2 - \boldsymbol{J}_1 / \sigma_1)$$
  
=  $3(\sigma_1 - \sigma_2) \varepsilon_0 \boldsymbol{J}_{f0} \cos \theta / (\sigma_1 + 2\sigma_2) \sigma_2$ 

(3) 当 $\sigma_1 >> \sigma_2$ ,即球的电导率比周围电解液的电导率大的多时,

$$(\sigma_1 - \sigma_2)/(\sigma_1 + 2\sigma_2) \approx 1$$
  $3\sigma_1/(\sigma_1 + 2\sigma_2) \approx 3$ 

所以, 
$$J_1 \approx 3J_{f0}$$

$$\boldsymbol{J}_{2} \approx \boldsymbol{J}_{f0} + (R_{0}^{3}/R^{3})[3(\boldsymbol{J}_{f0} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R}/R^{2} - \boldsymbol{J}_{f0}]$$
  
$$\omega_{f} \approx 3\varepsilon_{0}J_{f0}\cos\theta/\sigma_{2}$$

当 $\sigma_1 << \sigma_2$ 时,同理可得:

$$J_1 \approx 0$$
  
 $J_2 \approx J_{f0} - (R_0^3 / 2R^3)[3(J_{f0} \cdot R)R/R^2 - J_{f0}]$ 

$$\omega_f \approx -3\varepsilon_0 J_{f0} \cos\theta / 2\sigma_2$$

8. 半径为 $R_0$ 的导体球外充满均匀绝缘介质 $\varepsilon$ ,导体球接地,离球心为a处( $a>R_0$ )置一点电荷 $Q_t$ ,试用分离变量法求空间各点电势,证明所得结果与电象法结果相同。

解:以球心为原点,以球心到点电荷的连线为极轴建立球坐标系。将空间各点电势看作由 两部分迭加而成。一是介质中点电荷产生的电势

$$\varphi_1 = Q_f / 4\pi \varepsilon \sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}$$
 ,

二是球面上的感应电荷及极化面电荷产生的 $\varphi_2$ 。后者在球内和球外分别满足拉普拉斯方程。考虑到对称性, $\varphi_2$ 与 $\phi$ 无关。

由于 $R \rightarrow 0$ 时, $\varphi$ 2为有限值,所以球内的 $\varphi$ 2解的形式可以写成

$$\varphi_{i2} = \sum_{n} a_n R^n P_n(\cos \theta) \tag{1}$$

由于 $R \to \infty$ 时, $\varphi$ ,应趋于零,所以球外的 $\varphi$ ,解的形式可以写成

$$\varphi_{o2} = \sum_{n} \frac{b_n}{R^{n+1}} P_n(\cos \theta) \tag{2}$$

由于  $\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta} = (1/a)\sum_n (R/a)^n P_n(\cos\theta)$ 

$$\varphi_1 = (Q_f / 4\pi \varepsilon a) \sum_n (R/a)^n P_n(\cos)$$
(3)

当 $R \leq R_0$ 时, $\varphi_{\text{ph}} = \varphi_1 + \varphi_{i2}$ 

$$= (Q_f / 4\pi \varepsilon a) \sum_n (R/a)^n P_n(\cos \theta) + \sum_n a_n R^n P_n(\cos \theta)$$
 (4)

当 $R>R_0$ 时, $\varphi_{\text{sh}}=\varphi_1+\varphi_{o2}$ 

$$= (Q_f / 4\pi \varepsilon a) \sum_n (R/a)^n P_n(\cos) + \sum_n \frac{b_n}{R^{n+1}} P_n(\cos\theta)$$
 (5)

因为导体球接地,所以 
$$\varphi_{\text{\tiny M}}=0$$
 (6)

$$\left. \varphi_{\text{fb}} \right|_{R_0} = \left. \varphi_{\text{fb}} \right|_{R_0} = 0 \tag{7}$$

将 (6) 代入 (4) 得: 
$$a_n = -Q_f / 4\pi \epsilon a^{n+1}$$
 (8)

将 (7) 代入 (5) 并利用 (8) 式得: 
$$b_n = -Q_f R_0^{2n+1} / 4\pi \epsilon a^{n+1}$$
 (9)

将(8)(9)分别代入(4)(5)得:

$$\varphi_{th} = 0 \qquad (R \le R_0) \tag{10}$$

$$\varphi_{\text{M}} = \frac{1}{4\pi\epsilon} \left[ \frac{Q_f}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_0 Q_f}{a\sqrt{R^2 + (R_0^2/a)^2 + 2RR_0^2\cos\theta/a}} \right],$$

$$(R > R_0)$$
(11)

用镜像法求解:设在球内m处的像电荷为Q'。由对称性,Q'在球心与Qf的连线上,根据边界条件:球面上电势为0,可得:(解略)

$$r_0 = R_0^2 / a$$
,  $Q' = -R_0 Q_f / a$ 

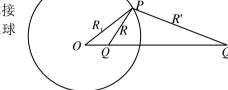
所以空间的电势为

$$\varphi_{\text{th}} = \frac{1}{4\pi\epsilon} \left( \frac{Q_f}{r_1} + \frac{Q'}{r_2} \right) = \frac{1}{4\pi\epsilon} \left[ \frac{Q_f}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_0 Q_f}{a\sqrt{R^2 + (R_0^2/a)^2 + 2RR_0^2\cos\theta/a}} \right] \quad (R \ge R_0)$$

9. 接地的空心导体球的内外半径为 $R_1$ 和 $R_2$ ,在球内离球心为a处( $a < R_1$ )置一点电荷Q。 用镜像法求电势。导体球上的感应电荷有多少?分布在内表面还是外表面?

解:假设可以用球外一个假想电荷O'代替球内表 面上感应电荷对空间电场的作用,空心导体球接 地,球外表面电量为零,由对称性,O'应在球

心与0的连线上。



考虑球内表面上任一点 P, 边界条件要求:

$$Q/R + Q'/R' = 0 \tag{1}$$

式 R 为 O 到 P 的距离,R'为 O' 到 P 的距离,因此,对球面上任一点,应有

$$R'/R = -Q'/Q = 常数$$
 (2)

只要选择Q'的位置,使 $\Delta OQ'P \sim \Delta OPQ$ ,则

$$R'/R = R_1/a = 常数 \tag{3}$$

设
$$Q'$$
距球心为 $b$ ,则 $b/R_1 = R_1/a$ ,即 $b = R_1^2/a$  (4)

由 (2)(3) 两式得:  $Q' = -R_1Q/a$ 

$$\varphi = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left[ \frac{Q}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_1 Q/a}{\sqrt{R^2 + R_1^4/a^2 - 2R_1^2R\cos\theta/a}} \right]$$

导体内电场为零,由高斯定理可知球面上的感应电荷为-0,分布于内表面。 由于外表面没有电荷,且电势为零,所以从球表面到无穷远没有电场, $\varphi_{h}=0$ 。

- 10. 上题的导体球壳不接地,而是带总电荷 $Q_0$ ,或使具有确定电势 $\varphi_0$ ,试求这两种情况的电 势。又问 $\varphi$ 。与Q。是何种关系时,两情况的解是相等的?
- 解:由上题可知,导体球壳不接地时,球内电荷O和球的内表面感应电荷-O的总效果是使 球壳电势为零。为使球壳总电量为 $Q_0$ ,只需满足球外表面电量为 $Q_0+Q$ 即可。因此,导 体球不接地而使球带总电荷 $Q_0$ 时,可将空间电势看作两部分的迭加,一是Q与内表面的 -Q产生的电势 $\varphi_1$ ,二是外表面 $Q_0+Q$ 产生的电势

$$\begin{split} \varphi_{\text{I/H}} &= \frac{1}{4\pi\!\epsilon_0} \big[ \frac{Q}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_{\text{I}}Q/a}{\sqrt{R^2 + R_{\text{I}}^4/a^2 - 2R_{\text{I}}^2R\cos\theta/a}} \big], \quad (R < R_{\text{I}}) \\ \varphi_{\text{I/H}} &= 0 \;, \qquad (R \ge R_{\text{I}}) \;; \qquad \varphi_{\text{I/H}} = (Q + Q_0)/4\pi\!\epsilon_0 R_2 \;, \qquad (R < R_2) \;; \\ \varphi_{\text{I/H}} &= (Q + Q_0)/4\pi\!\epsilon_0 R \;, \qquad (R \ge R_2) \;, \quad \text{MU} \\ \varphi &= (Q + Q_0)/4\pi\!\epsilon_0 R \; \qquad (R \ge R_2) \\ \varphi &= (Q + Q_0)/4\pi\!\epsilon_0 R_2 \; \qquad (R_{\text{I}} \le R \le R_2) \\ \varphi &= \frac{1}{4\pi\!\epsilon_0} \big[ \frac{Q}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_{\text{I}}Q/a}{\sqrt{R^2 + R_{\text{I}}^4/a^2 - 2R_{\text{I}}^2R\cos\theta/a}} + \frac{Q + Q_0}{R_2} \big], (R \le R_{\text{I}}) \end{split}$$

由以上过程可见,球面电势为 $(Q+Q_0)/4\pi\epsilon_0 R_2$ 。 若已知球面电势 $\varphi_0$ ,可设导体球总电量为 $Q'_0$ ,则有:

$$(Q+Q'_0)/4\pi\epsilon_0 R_2 = \varphi_0$$
,  $\text{III}: (Q+Q'_0)/4\pi\epsilon_0 = \varphi_0 R_2$ 

电势的解为:

$$\varphi = \begin{cases} \varphi_0 R_2 / R & (R \ge R_2) \\ \varphi_0 & (R_1 \le R \le R_2) \\ \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left[ \frac{Q}{\sqrt{R^2 + a^2 - 2Ra\cos\theta}} - \frac{R_1 Q / a}{\sqrt{R^2 + R_1^4 / a^2 - 2R_1^2 R\cos\theta / a}} \right] + \varphi_0 \\ & (R \le R_1) \end{cases}$$

当 $arphi_0$ 和 $Q_0$ 满足 $arphi_0$ = $(Q+Q_0)/4\pi\!arepsilon_0 R_2$ 时,两种情况的解相同。

- 11. 在接地的导体平面上有一半径为a的半球凸部(如图),半球的球心在导体平面上,点电荷Q位于系统的对称轴上,并与平面相距为b(b>a),试用电象法求空间电势。
- 解:如图,根据一点电荷附近置一无限大接地导体平板和一点 电荷附近置一接地导体球两个模型,可确定三个镜像电荷 的电量和位置。

$$\begin{array}{c}
Q \\
-\frac{a}{b}Q \\
Q \\
-Q
\end{array}$$

$$\begin{split} Q_1 &= -\frac{a}{b}Q\;, \quad \pmb{r}_1 = \frac{a^2}{b}\pmb{e}_z\;; \quad Q_2 = \frac{a}{b}Q\;, \quad \pmb{r}_2 = -\frac{a^2}{b}\pmb{e}_z\;; \\ Q_3 &= -Q\;, \quad \pmb{r}_3 = -b\pmb{e}_z\;, \quad \text{fill} \end{split}$$

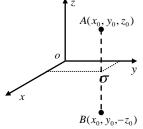
$$\varphi = \frac{Q}{4\pi\varepsilon_0} \left[ \frac{1}{\sqrt{R^2 + b^2 - 2Rb\cos\theta}} - \frac{1}{\sqrt{R^2 + b^2 + 2Rb\cos\theta}} + \frac{a}{b\sqrt{R^2 + \frac{a^4}{b^2} + 2\frac{a^2}{b}R\cos\theta}} \right]$$

$$+\frac{a}{b\sqrt{R^2 + \frac{a^4}{b^2} - 2\frac{a^2}{b}R\cos\theta}}$$
,  $(0 \le \theta < \pi/2)$ ,  $R > a$ )

- 12. 有一点电荷Q位于两个互相垂直的接地导体平面所围成的直角空间内,它到两个平面的距离为a和b,求空间电势。
- 解:用电像法,可以构造如图所示的三个象电荷来代替两导体板的作用。

体板的作用。
$$\varphi = \frac{Q}{4\pi\varepsilon_0} \left[ \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y-a)^2 + (z-b)^2}} - \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y-a)^2 + (z-b)^2}} - \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y-a)^2 + (z-b)^2}} - \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y+a)^2 + (z-b)^2}} + \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y+a)^2 + (z-b)^2}} \right] , \quad (y,z>0)$$

13. 设有两平面围成的直角形无穷容器,其内充满电导率为 $\sigma$ 的液体。取该两平面为xz面和yz面在  $(x_0, y_0, z_0)$  和  $(x_0, y_0, -z_0)$ 



两点分别置正负电极并通以电流1, 求导电液体中的电势。

解:本题的物理模型是,由外加电源在A、B两点间建立电场,使溶液中的载流子运动形成电流I,当系统稳定时,属恒定场,即 $\partial \rho / \partial t = 0$ , $\nabla \cdot \boldsymbol{J} = 0$ 。对于恒定的电流,可按静电场的方式处理。于是在A点取包围A的高斯面,则

$$\oint E \cdot dS = Q/\varepsilon,$$

由于
$$I = \oint \mathbf{j} \cdot d\mathbf{S}$$
 ,  $\mathbf{j} = \sigma \mathbf{E}$  , 所以

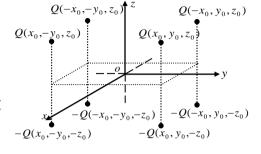
$$I/\sigma = Q/\varepsilon$$

可得:  $O = I\varepsilon/\sigma$  。

同理, 对B点有:  $Q_{R} = -I\varepsilon/\sigma - Q$ 

又,在容器壁上,  $j_n = 0$  ,即无电流穿过容器壁。

由
$$\mathbf{j} = \sigma \mathbf{E}$$
可知,当 $j_n = 0$ 时, $E_n = 0$ 。



所以可取如右图所示电像,其中上半空间三个像电荷Q,下半空间三个像电荷Q,容器内的电势分布为:

$$\begin{split} \varphi &= \frac{1}{4\pi\varepsilon} \sum_{i=1}^{8} \left( \frac{Q_i}{r_i} \right) = \frac{I}{4\pi\sigma} \left[ \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y-y_0)^2 + (z-z_0)^2}} \right. \\ &- \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y-y_0)^2 + (z+z_0)^2}} + \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y+y_0)^2 + (z-z_0)^2}} \\ &- \frac{1}{\sqrt{(x-x_0)^2 + (y+y_0)^2 + (z+z_0)^2}} + \frac{1}{\sqrt{(x+x_0)^2 + (y+y_0)^2 + (z-z_0)^2}} \\ &- \frac{1}{\sqrt{(x+x_0)^2 + (y+y_0)^2 + (z+z_0)^2}} + \frac{1}{\sqrt{(x+x_0)^2 + (y-y_0)^2 + (z-z_0)^2}} \\ &- \frac{1}{\sqrt{(x+x_0)^2 + (y-y_0)^2 + (z+z_0)^2}} \right] \end{split}$$

14. 画出函数  $d\delta(x)/dx$  的图, 说明  $\rho = -(\mathbf{p} \cdot \nabla)\delta(\mathbf{x})$  是一个位于原点的偶极子的电荷密度。

于原点的偶极于的电荷密度。

解: (1) 
$$\delta(\mathbf{x}) = \begin{cases} 0 & , & \mathbf{x} \neq 0 \\ \infty & , & \mathbf{x} = 0 \end{cases}$$

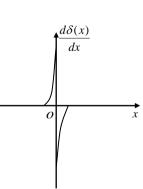
$$\frac{d\delta(x)}{dx} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{\delta(x + \Delta x) - \delta(x)}{\Delta x}$$

1)  $x \neq 0$ 时, $d\delta(x)/dx = 0$ 

2) 
$$x = 0$$
时, a) 对于  $\Delta x > 0$ ,  $\frac{d\delta(x)}{dx} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{0 - \infty}{\Delta x} = -\infty$   
b) 对于  $\Delta x < 0$ ,  $\frac{d\delta(x)}{dx} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{0 - \infty}{\Delta x} = +\infty$ 

图象如右图所示。

$$\rho = -(\boldsymbol{p} \cdot \nabla)\delta(\boldsymbol{x}) = -(p_{x1}\partial/\partial x_1 + p_{x2}\partial/\partial x_2 + p_{x3}\partial/\partial x_3)\delta(\boldsymbol{x})$$



$$\int \rho \mathbf{x} dV = -\int (\mathbf{p} \cdot \nabla) \delta(\mathbf{x}) \mathbf{x} dV = -\int (p_{x1} \partial / \partial x_1 + p_{x2} \partial / \partial x_2 + p_{x3} \partial / \partial x_3) \delta(\mathbf{x}) \mathbf{x} dV$$
 其中第一项为:

$$-\int [(p_{x1}\frac{\partial}{\partial x_{1}})\delta(\mathbf{x})]\mathbf{x}dV = -\int p_{x1}\frac{\partial}{\partial x_{1}}(\delta(x_{1})\delta(x_{2})\delta(x_{3}))(x_{1}\mathbf{e}_{1} + x_{2}\mathbf{e}_{2} + x_{3}\mathbf{e}_{3})dx_{1}dx_{2}dx_{3}$$

$$= -\int p_{x1}\frac{\partial\delta(x_{1})}{\partial x_{1}}\delta(x_{2})\delta(x_{3})(x_{1}\mathbf{e}_{1} + x_{2}\mathbf{e}_{2} + x_{3}\mathbf{e}_{3})dx_{1}dx_{2}dx_{3} = -\mathbf{e}_{1}\int p_{x1}x_{1}\frac{d\delta(x_{1})}{dx_{1}}dx_{1}$$

$$\stackrel{\triangle}{\boxtimes} \frac{d(t\delta(t))}{dt} = \delta(t) + t\frac{d\delta(t)}{dt}, \quad \mathbb{E}t\frac{d\delta(t)}{dt} = \frac{d(t\delta(t))}{dt} - \delta(t), \quad \mathbb{F}$$

$$-\mathbf{e}_{1}\int p_{x1}x_{1}\frac{d\delta(x_{1})}{dx_{1}}dx_{1} = -\mathbf{e}_{1}\int p_{x1}d(x_{1}\delta(x_{1})) + \mathbf{e}_{1}\int p_{x1}\delta(x_{1})dx_{1}$$

$$= -\mathbf{e}_{1}p_{x1}x_{1}\delta(x_{1}) + \mathbf{e}_{1}p_{x1} = \mathbf{e}_{1}p_{x1} \qquad (\mathbf{x}=0)$$

同理可得另外两项分别为 $e_2 p_{x2}$ 及 $e_3 p_{x3}$ ,所以, $\int \rho x dV = p$ ,即 p是一个位于原点的偶 极子的电荷密度。

15. 证明: (1) 
$$\delta(ax) = \delta(x)/a$$
 ( $a > 0$ ), (若 $a < 0$ , 结果如何?) (2)  $x\delta(x) = 0$ 

证明: 1) 显然, 当 $x \neq 0$ 时,  $\delta(ax) = \delta(x)/a$ 成立; 又

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(ax) dx = \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(ax) \frac{d(ax)}{a} = \frac{1}{a} \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(ax) d(ax) = \frac{1}{a}$$
$$\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(x) dx = 1$$

所以 $\delta(ax) = \delta(x)/a$ 在全空间成立。

若 
$$a < 0$$
,  $\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(ax) dx = \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(-ax) dx = \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(-ax) \frac{d(-ax)}{-a} = -\frac{1}{a}$  即,  $\delta(ax) = -\delta(x)/a$ 

所以  $\delta(ax) = \delta(x)/|a|$  在全空间成立。

2) 由 $\delta(x)$ 的选择性证明。

$$\therefore |x\delta(x)| = |x|\delta(x) \ge 0, \quad \text{iff } \int_{-\infty}^{+\infty} |x|\delta(x)dx = |x||_{x=0} = 0$$

$$\therefore |x|\delta(x) = 0 , 进而 x\delta(x) = 0$$

16. 一块极化介质的极化矢量为P(x'),根据偶极子静电势的公式,极化介质所产生的静电 势为 $\varphi = \int \frac{P(x') \cdot r}{4\pi \epsilon_p r^3} dV'$ , 另外根据极化电荷公式 $\rho_p = -\nabla' \cdot P(x')$ 及 $\sigma_p = n \cdot P$ , 极化

介质所产生的电势又可表为 $\varphi = -\int_{V} \frac{\nabla' \cdot \boldsymbol{P}(\boldsymbol{x}')}{4\pi\varepsilon_{s}r} dV' + \oint_{S} \frac{\boldsymbol{P}(\boldsymbol{x}') \cdot d\boldsymbol{S}'}{4\pi\varepsilon_{s}r}$ , 试证明以上两表达

式是等同的。

证明: 由第一种表达式得

$$\varphi = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_V \frac{P(\mathbf{x}') \cdot \mathbf{r}}{r^3} dV' = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_V P(\mathbf{x}') \cdot \nabla' \left(\frac{1}{r}\right) dV'$$

所以,两表达式是等同的。

实际上,继续推演有:

$$\varphi = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left[ -\int_V \frac{\nabla' \cdot \boldsymbol{P}(\boldsymbol{x}')}{r} dV' + \oint_S \frac{\boldsymbol{P} \cdot \boldsymbol{n}}{r} \cdot dS' \right] = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left[ \int_V \frac{\rho_p}{r} dV' + \oint_S \frac{\sigma_p}{r} \cdot dS' \right]$$

刚好是极化体电荷的总电势和极化面电荷产生的总电势之和。

- 17. 证明下述结果, 并熟悉面电荷和面偶极层两侧电势和电场的变化。
  - (1) 在面电荷两侧,电势法向微商有跃变,而电势是连续的。
  - (2) 在面偶极层两侧,电势有跃变 $\varphi_2 \varphi_1 = \mathbf{n} \cdot \mathbf{P} / \varepsilon_0$ ,而电势的法向微商是连续的。

(各带等量正负面电荷密度 $\pm \sigma$ 而靠的很近的两个面,形成面偶极层,而偶极矩密度

$$P = \lim_{\substack{\sigma \to \infty \\ l \to 0}} \sigma l$$

证明: 1) 如图, 由高斯定理可得:  $2E \cdot \Delta S = \sigma \cdot \Delta S / \varepsilon_0$ ,

$$E = \sigma/2\varepsilon_0,$$

$$\varphi_2 - \varphi_1 = (\sigma/2\varepsilon_0)z - (\sigma/2\varepsilon_0)z = 0$$

即, 由势是连续的, 但是

$$\partial \varphi_1 / \partial n_1 = \mathbf{E}_{1n} = \mathbf{e}_z \sigma / 2\varepsilon_0$$

$$\partial \varphi_2 / \partial n_2 = \boldsymbol{E}_{2n} = -\boldsymbol{e}_z \boldsymbol{\sigma} / 2\varepsilon_0$$

$$\therefore \partial \varphi_1 / \partial n_1 - \partial \varphi_2 / \partial n_2 = \sigma / \varepsilon_0$$

即,电势法向微商有跃变

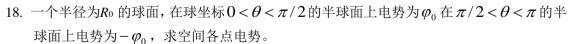
2) 如图,由高斯定理可得: 
$$E = e_z \sigma / \varepsilon_0$$

$$\therefore \quad \varphi_2 - \varphi_1 = \lim_{l \to 0} E \cdot l = \lim_{l \to 0} \sigma n \cdot l / \varepsilon_0$$

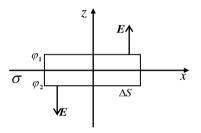
$$= n \cdot P / \varepsilon_0$$

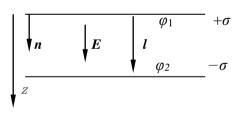
$$\nabla \partial \varphi_1 / \partial n = \mathbf{E}$$
,  $\partial \varphi_2 / \partial n = \mathbf{E}$ 

$$\therefore \partial \varphi_1 / \partial n - \partial \varphi_2 / \partial n = 0$$
, 即电势的法向微商是连续的。



提示: 
$$\int_0^1 P_n(x) dx = \frac{P_{n+1}(x) - P_{n-1}(x)}{2n+1} \Big|_0^1$$
 ,  $P_n(1) = 1$  ,





$$P_n(0) = \begin{cases} 0 & , & (n = 奇数) \\ (-1)^{n/2} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-1)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots n} & , & (n = 偶数) \end{cases}$$

解:由题意,球内外电势均满足拉普拉斯方程: $\nabla^2 \varphi_{h} = 0$ ; $\nabla^2 \varphi_{h} = 0$ 球内电势在 $r \to 0$ 时为有限,球外电势在 $r \to \infty$ 时为0,所以通解形式为:

$$arphi_{
hi} = \sum_n a_n r^n P_n(\cos heta)$$
 ,  $arphi_{rac{h}{l}} = \sum_n rac{b_n}{r^{n+1}} P_n(\cos heta)$  .

在球面上,
$$\left. \varphi_{\text{ph}} \right|_{r=R_0} = \left. \varphi_{\text{ph}} \right|_{r=R_0}$$
,即  $\left. \varphi \right|_{r=R_0} = f(\theta) = \begin{cases} \varphi_0 \text{,} & (0 \leq \theta < \pi/2) \\ -\varphi_0 \text{,} & (\pi/2 < \theta \leq \pi) \end{cases}$ 

将  $f(\theta)$  按球函数展开为广义傅立叶级数,  $f(\theta) = \sum_{n} f_n P_n(\cos \theta)$ 

则 
$$a_n R_0^n = b_n R_0^{-(n+1)} = f_n$$
,下面求  $f_n$ 。

$$f_{n} = \frac{2n+1}{2} \int_{-1}^{1} f(\theta) P_{n}(\cos\theta) d\cos\theta = \frac{2n+1}{2} \int_{0}^{\pi} \varphi \Big|_{R_{0}} P_{n}(\cos\theta) \sin\theta d\theta$$
$$= \frac{2n+1}{2} \left[ \int_{0}^{\pi/2} \varphi_{0} P_{n}(\cos\theta) \sin\theta d\theta - \int_{\pi/2}^{\pi} \varphi_{0} P_{n}(\cos\theta) \sin\theta d\theta \right]$$

$$= -\frac{2n+1}{2} [\varphi_0 \int_1^0 P_n(x) dx - \varphi_0 \int_0^{-1} P_n(x) dx] = \frac{2n+1}{2} \varphi_0 [\int_0^1 P_n(x) dx + \int_0^{-1} P_n(x) dx]$$

由于
$$P_n(-x) = (-1)^n P_n(x)$$
, 所以

$$f_n = \frac{2n+1}{2}\varphi_0\left[\int_0^1 P_n(x)dx + (-1)^{n+1}\int_0^1 P_n(x)dx\right] = \frac{2n+1}{2}\varphi_0\left[1 + (-1)^{n+1}\right]\int_0^1 P_n(x)dx$$

当
$$n$$
为偶数时,  $f_n = 0$ ;

当n为奇数时, 
$$f_n = \frac{2n+1}{2} \varphi_0[1+1] \frac{P_{n+1}(x) - P_{n-1}(x)}{2n+1} \Big|_0^1 = \varphi_0[P_{n+1}(x) - P_{n-1}(x)] \Big|_0^1$$

$$= \varphi_0[-P_{n+1}(0) + P_{n-1}(0)] = \varphi_0(-1)^{n-1/2} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-2)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots (n+1)} (2n+1)$$

$$a_n = f_n / R_0^n = \frac{\varphi_0}{R_0^n} (-1)^{\frac{n-1}{2}} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-2)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots (n+1)} (2n+1)$$

$$b_n = f_n R_0^{(n+1)} \varphi_0 R_0^{n+1} (-1)^{\frac{n-1}{2}} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-2)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots (n+1)} (2n+1)$$

至此,可写出球内外的电势为

$$\varphi_{\bowtie} = \sum \varphi_0(-1)^{\frac{n-1}{2}} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-2)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots (n+1)} (2n+1) (\frac{r}{R_0})^n P_n(\cos \theta), \quad (n \text{ $n$ fix}, \quad r < R_0)$$

$$\varphi_{\text{sh}} = \sum \varphi_0(-1)^{\frac{n-1}{2}} \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdots (n-2)}{2 \cdot 4 \cdot 6 \cdots (n+1)} (2n+1) (\frac{R_0}{r})^{n+1} P_n(\cos \theta), \quad (n \text{ 5f } \text{ 5f}, \quad r > R_0)$$

# 第三章 静磁场

- 1. 试用 $\boldsymbol{A}$ 表示一个沿z方向的均匀恒定磁场 $\boldsymbol{B}_0$ ,写出 $\boldsymbol{A}$ 的两种不同表示式,证明二者之差为无旋场。
- 解:  $\mathbf{B}_0$  是沿 z 方向的均匀恒定磁场,即  $\mathbf{B}_0 = B_0 \mathbf{e}_z$ ,由矢势定义 $\nabla \times \mathbf{A} = \mathbf{B}$  得  $\partial A_z / \partial y \partial A_y / \partial z = 0$ ;  $\partial A_x / \partial z \partial A_z / \partial x = 0$ ;  $\partial A_y / \partial x \partial A_x / \partial y = B_0$  三个方程组成的方程组有无数多解,如:

① 
$$A_y = A_z = 0$$
,  $A_x = -B_0 y + f(x)$  即:  $A = [-B_0 y + f(x)]e_x$ ;

解①与解②之差为
$$\Delta A = [-B_0 y + f(x)]e_x - [B_0 x + g(y)]e_y$$

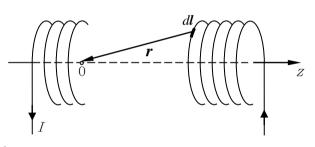
这说明两者之差是无旋场

- 2. 均匀无穷长直圆柱形螺线管,每单位长度线圈匝数为n,电流强度I,试用唯一性定理求管内外磁感应强度B。
- 解:根据题意,取螺线管的中轴线为 z 轴。本题给定了空间中的电流分布,故可由

$$\mathbf{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\mathbf{J} \times \mathbf{r}}{r^3} dV'$$
 求解磁场分布,又  $\mathbf{J}$  只分布于导线上,所以

$$\boldsymbol{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{Id\boldsymbol{l} \times \boldsymbol{r}}{r^3}$$

1)螺线管内部:由于螺线管是无限长理想螺线管,所以其内部磁场是均匀强磁场,故只须求出其中轴线上的磁感应强度,即可知道管内磁场。由其无限长的特性,不妨取场点为坐标原点建立柱坐标系。



$$r = -a\cos\phi' \mathbf{e}_x - a\sin\phi' \mathbf{e}_y - z' \mathbf{e}_z, \qquad d\mathbf{l} = -ad\phi'\sin\phi' \mathbf{e}_x + ad\phi'\cos\phi' \mathbf{e}_y$$
$$d\mathbf{l} \times \mathbf{r} = (-ad\phi'\sin\phi' \mathbf{e}_x + ad\phi'\cos\phi' \mathbf{e}_y) \times (-a\cos\phi' \mathbf{e}_x - a\sin\phi' \mathbf{e}_y - z' \mathbf{e}_z)$$
$$= -az'\cos\phi' d\phi' \mathbf{e}_x - az'\sin\phi' d\phi' \mathbf{e}_y + a^2 d\phi' \mathbf{e}_z$$

取  $z' \sim z' + dz'$ 的一小段,此段上分布有电流 nIdz'

$$\therefore \mathbf{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{nIdz'(-az'\cos\phi'd\phi'\mathbf{e}_x - az'\sin\phi'd\phi'\mathbf{e}_y + a^2d\phi'\mathbf{e}_z)}{(a^2 + z'^2)^{3/2}}$$

$$= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_0^{2\pi} d\phi' \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{a^2dz'}{(a^2 + z'^2)^{3/2}} nI\mathbf{e}_z = \frac{nI\mu_0}{2} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{d(z'/a)}{[1 + (z'/a)^2]^{3/2}} = n\mu_0 I\mathbf{e}_z$$

2)螺线管外部:由于螺线管无限长,不妨就在过原点而垂直于轴线的平面上任取一点  $P(\rho,\phi,0)$  为场点,其中  $\rho > a$  。

$$r = |\mathbf{x} - \mathbf{x}'| = \sqrt{(\rho \cos \phi - a \cos \phi')^2 + (\rho \sin \phi - a \sin \phi')^2 + z'^2}$$
$$= \sqrt{\rho^2 + a^2 + z'^2 - 2a\rho \cos(\phi - \phi')}$$

$$\mathbf{r} = \mathbf{x} - \mathbf{x}' = (\rho \cos \phi - a \cos \phi') \mathbf{e}_x + (\rho \sin \phi - a \sin \phi') \mathbf{e}_y + z' \mathbf{e}_z$$
$$d\mathbf{l} = -ad\phi' \sin \phi' \mathbf{e}_x + ad\phi' \cos \phi' \mathbf{e}_y$$

 $d\mathbf{l} \times \mathbf{r} = -az'\cos\phi'd\phi'\mathbf{e}_x - az'\sin\phi'd\phi'\mathbf{e}_y + [a^2 - a\rho\cos(\phi'-\phi)]d\phi'\mathbf{e}_z$ 

$$\therefore \mathbf{B} = \frac{\mu_0 nI}{4\pi} \left[ \mathbf{e}_x \int_{0}^{2\pi} d\phi' \int_{-\infty}^{+\infty} -\frac{az' \cos\phi'}{r^3} dz' + \mathbf{e}_y \int_{0}^{2\pi} d\phi' \int_{-\infty}^{+\infty} -\frac{az' \sin\phi'}{r^3} dz' + \mathbf{e}_z \int_{0}^{2\pi} d\phi' \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{a^2 - a\rho \cos(\phi' - \phi)}{r^3} dz' \right]$$

$$= 0$$

- 3. 设有无限长的线电流 I 沿 z 轴流动,在 z < 0 空间充满磁导率为  $\mu$  的均匀介质,z > 0 区域为 真空,试用唯一性定理求磁感应强度 B ,然后求出磁化电流分布。
- 解: 设z>0区域磁感应强度和磁场强度为 $B_1$ , $H_1$ ; z<0区域为 $B_2$ , $H_2$ ,由对称性可知 $H_1$ 和 $H_2$ 均沿 $e_{\theta}$ 方向。由于H的切向分量连续,所以 $H_1=H_2=He_{\theta}$ 。由此得到 $B_{1n}=B_{2n}=0$ ,满足边值关系,由唯一性定理可知,该结果为唯一正确的解。以z 轴上任意一点为圆心,以r 为半径作一圆周,则圆周上各点的H 大小相等。根据安培环路定理得:  $2\pi rH=I$ ,即 $H=I/2\pi r$ , $H_1=H_2=\left(I/2\pi r\right)e_{\theta}$

$$\therefore \boldsymbol{B}_1 = \mu_1 \boldsymbol{H}_1 = (\mu_0 I / 2\pi r) \boldsymbol{e}_{\theta}, \quad (z>0);$$
$$\boldsymbol{B}_2 = \mu_2 \boldsymbol{H}_2 = (\mu I / 2\pi r) \boldsymbol{e}_{\theta}, \quad (z<0).$$

在介质中  $\mathbf{M} = \mathbf{B}_2 / \mu_0 - \mathbf{H}_2 = (I / 2\pi r)(\mu / \mu_0 - 1)\mathbf{e}_\theta$ 

所以,介质界面上的磁化电流密度为:

$$\boldsymbol{\alpha} = \boldsymbol{M} \times \boldsymbol{n} = (I/2\pi r)(\mu/\mu_0 - 1)\boldsymbol{e}_{\theta} \times \boldsymbol{e}_{z} = (I/2\pi r)(\mu/\mu_0 - 1)\boldsymbol{e}_{r}$$

总的感应电流: 
$$I = \int \mathbf{M} \cdot d\mathbf{l} = \int_{0}^{2\pi} (I/2\pi r)(\mu/\mu_0 - 1)\mathbf{e}_{\theta} \cdot rd\varphi \mathbf{e}_{\theta} = I(\mu/\mu_0 - 1)$$
,

电流在 z<0 区域内,沿 z 轴流向介质分界面。

- 4. 设 x<0 半空间充满磁导率为  $\mu$  的均匀介质,x>0 空间为真空,今有线电流 I 沿 z 轴流动,求磁感应强度和磁化电流分布。
- 解: 假设本题中的磁场分布仍呈轴对称,则可写作

$$\mathbf{B} = (\mu' I / 2\pi r) \mathbf{e}_{\phi}$$

它满足边界条件:  $\mathbf{n} \cdot (\mathbf{B}_2 - \mathbf{B}_1) = 0$ 及 $\mathbf{n} \times (\mathbf{H}_2 - \mathbf{H}_1) = \mathbf{\alpha} = 0$ 。由此可得介质中:

$$oldsymbol{H}_2 = oldsymbol{B} / \mu = (\mu' I / 2\pi \mu r) oldsymbol{e}_{\phi}$$

曲  $\boldsymbol{H}_2 = \boldsymbol{B} / \mu_0 - \boldsymbol{M}$  得:

在
$$x<0$$
 的介质中  $\mathbf{M} = \frac{\mu' I}{2\pi r} \frac{\mu - \mu_0}{\mu \mu_0} \mathbf{e}_{\phi}$  ,

则: 
$$I_{M} = \oint \mathbf{M} \cdot d\mathbf{l} = \frac{\mu' I}{2\pi r} \frac{\mu - \mu_{0}}{\mu \mu_{0}} r \int_{0}^{\pi} d\phi + 0 \int_{\pi}^{2\pi} d\phi = \frac{I \mu' (\mu - \mu_{0})}{2\mu \mu_{0}}$$

再由 
$$\mathbf{B} = \mathbf{e}_{\phi} \mu_0 (I + I_M) / 2\pi r = (\mu' I / 2\pi r) \mathbf{e}_{\phi}$$
 可得  $\mu' = 2\mu \mu_0 / (\mu + \mu_0)$  ,所以  $\mathbf{B} = \mathbf{e}_{\phi} \mu \mu_0 I / (\mu + \mu_0) \pi r$  ,  $I_M = (\mu - \mu_0) I / (\mu + \mu_0)$  (沿  $z$  轴)

5. 某空间区域内有轴对称磁场。在柱坐标原点附近已知  $B_z\approx B_0-C(z^2-\rho^2/2)$ ,其中  $B_0$  为常量。试求该处的  $B_o$  。

提示: 用 $\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$ , 并验证所得结果满足 $\nabla \times \mathbf{H} = 0$ 。

解:由于 $\boldsymbol{B}$ 具有对称性,设 $\boldsymbol{B} = B_{\rho}\boldsymbol{e}_{\rho} + B_{z}\boldsymbol{e}_{z}$ ,其中  $B_{z} = B_{0} - C(z^{2} - \rho^{2}/2)$ 

$$\because \nabla \cdot \mathbf{B} = 0, \quad \therefore \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho B_{\rho}) + \frac{\partial}{\partial z} B_{z} = 0, \quad \mathbb{H}: \quad \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho B_{\rho}) - 2cz = 0,$$

$$\therefore \rho B_{\rho} = cz\rho^2 + a \quad (\$\$) \ .$$

当 $\rho \rightarrow 0$ 时, $B_{\rho}$ 为有限,所以 a = 0; $B_{\rho} = cz\rho$ ,即:

$$\mathbf{B} = cz \rho \mathbf{e}_{o} + [B_{0} - c(z^{2} - \rho^{2}/2)]\mathbf{e}_{z}$$
 (1)

因为
$$J = 0$$
, $D = 0$ ,所以  $\nabla \times B = 0$ ,即 $(\partial B_{\rho} / \partial z - \partial B_{\rho} / \partial \rho)e_{\theta} = 0$  (2)

直接验证可知,(1)式能使(2)式成立,所以 $B_o = cz\rho$ ,(c为常数)

- 6. 两个半径为a的同轴圆形线圈,位于 $z=\pm L$ 面上。每个线圈上载有同方向的电流I。
  - (1) 求轴线上的磁感应强度。
  - (2) 求在中心区域产生最接近于均匀常常时的 L 和 a 的关系。

提示: 用条件  $\partial^2 B_z / \partial z^2 = 0$ 

解:1) 由毕一萨定律,L 处线圈在轴线上 z 处产生的磁感应强度为

$$\boldsymbol{B}_1 = B_{1z}\boldsymbol{e}_z,$$

$$B_{1z} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint \frac{|Idl \times r|}{r^3} \sin \alpha = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{Ia^2}{\left[a^2 + (z - L)^2\right]^{3/2}} \int d\theta = \frac{1}{2} \mu_0 Ia^2 \frac{1}{\left[(z - L)^2 + a^2\right]^{3/2}}$$

同理, -L 处线圈在轴线上 z 处产生的磁感应强度为:

$$\mathbf{B}_{2} = B_{2z}\mathbf{e}_{z}, \quad B_{2z} = \frac{1}{2}\mu_{0}Ia^{2}\frac{1}{[(z+L)^{2}+a^{2}]^{3/2}}$$

所以, 轴线上的磁感应强度:

$$\boldsymbol{B} = B_z \boldsymbol{e}_z = \frac{1}{2} \mu_0 I a^2 \left\{ \frac{1}{\left[ (z - L)^2 + a^2 \right]^{3/2}} + \frac{1}{\left[ (z + L)^2 + a^2 \right]^{3/2}} \right\}$$
(1)

2) 因为  $\nabla \times \mathbf{B} = 0$  , 所以  $\nabla \times (\nabla \times \mathbf{B}) = \nabla (\nabla \cdot \mathbf{B}) - \nabla^2 \mathbf{B} = 0$ ;

又因为 $\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$ ,所以  $\nabla^2 \mathbf{B} = 0$  ,  $\partial^2 B_z / \partial z^2 = 0$  。代入(1) 式并化简得:

$$5(L-z)^{2}[(L-z)^{2}+a^{2}]^{-7/2}-[(L-z)^{2}+a^{2}]^{-5/2}+5(L+z)^{2}[(L+z)^{2}+a^{2}]^{-7/2}-[(L+z)^{2}+a^{2}]^{-5/2}=0$$

将 z=0 带入上式得:  $5L^2 = L^2 + a^2$ ,  $\therefore L = a/2$ 

- 7. 半径为a的无限长圆柱导体上有恒定电流J均匀分布于截面上,试解矢势A的微分方程。 设导体的磁导率为 $\mu_0$ ,导体外的磁导率为 $\mu$ 。
- 解: 矢势所满足的方程为:

自然边界条件:  $r \rightarrow 0$ 时,  $A_{h}$ 有限。

边值关系: 
$$\mathbf{A}_{\text{H}}\big|_{r=a} = \mathbf{A}_{\text{H}}\big|_{r=a}$$
;  $\frac{1}{\mu_0} \nabla \times \mathbf{A}_{\text{H}}\big|_{r=a} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}_{\text{H}}\big|_{r=a}$ 

选取柱坐标系,该问题具有轴对称性,且解与 z 无关。令

$$A_{th} = A_{th}(r)e_{\tau}$$
,  $A_{th} = A_{th}(r)e_{\tau}$ ,

代入微分方程得:

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}(r\frac{\partial A_{|\gamma|}(r)}{\partial r}) = -\mu_0 J; \quad \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}(r\frac{\partial A_{|\gamma|}(r)}{\partial r}) = 0$$

解得: 
$$A_{\text{H}}(r) = -\frac{1}{4}\mu_0 J r^2 + C_1 \ln r + C_2$$
;  $A_{\text{H}}(r) = C_3 \ln r + C_4$ 

由自然边界条件得 $C_1 = 0$ ,

由 
$$\frac{1}{\mu_0} \nabla \times \mathbf{A}_{\text{内}} \mid_{r=a} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}_{\text{小}} \mid_{r=a}$$
 得:  $C_3 = -\frac{\mu}{2} Ja^2$ ,

由 
$$A_{\text{H}}\Big|_{r=a} = A_{\text{H}}\Big|_{r=a}$$
 并令其为零,得: $C_2 = \frac{1}{4}\mu_0 J a^2$ , $C_4 = \frac{\mu}{2} J a^2 \ln a$ 。

$$\therefore A_{ph} = \frac{1}{4} \mu_0 J(a^2 - r^2); \quad A_{ph} = \frac{1}{2} \mu J a^2 \ln \frac{a}{r}$$

8. 假设存在磁单极子,其磁荷为 $Q_m$ ,它的磁场强度为 $H = Q_m r / 4\pi \mu_0 r^3$ 。给出它的矢势的一个可能的表示式,并讨论它的奇异性。

解: 
$$H = \frac{Q_m}{4\pi\mu_0} \frac{r}{r^3} = \frac{Q_m}{4\pi\mu_0} \frac{1}{r^2} e_r$$

由 
$$\nabla \times \mathbf{A} = \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{H} = \frac{Q_m}{4\pi r^2} \mathbf{e}_r$$
 得:

$$\begin{cases}
\frac{1}{r\sin\theta} \left[\frac{\partial}{\partial\theta}(\sin\theta A_{\phi}) - \frac{\partial A_{\theta}}{\partial\phi}\right] = \frac{Q_{m}}{4\pi r^{2}} \\
\frac{1}{r} \left[\frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial A_{r}}{\partial\phi} - \frac{\partial}{\partial r}(rA_{\phi})\right] = 0 \\
\frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r}(rA_{\theta} - \frac{\partial A_{r}}{\partial\theta})\right] = 0
\end{cases} \tag{1}$$

显然  $A_{\phi}$  满足(1) 式,所以磁单极子产生的矢势  $A = \frac{Q_m}{4\pi} \frac{1-\cos\theta}{r\sin\theta} e_{\phi}$ 

讨论: 当 $\theta \rightarrow 0$ 时,  $A \rightarrow 0$ ;

当 $\theta \rightarrow \pi/2$ 时, $A \rightarrow e_{\phi}Q_{m}/4\pi r$ ;

当 $\theta \to \pi$ 时, $A \to \infty$ ,故A的表达式在 $\theta = \pi$ 具有奇异性,此时A不合理。

9. 将一磁导率为 $\mu$ ,半径为 $R_0$ 的球体,放入均匀磁场 $H_0$ 内,求总磁感应强度B和诱导磁矩m。(对比 P49 静电场的例子。)

解:根据题意,以球心为原点建立球坐标,取 $H_0$ 的方向为 $e_z$ ,此球体被外加磁场磁化后,产

生一个附加磁场,并与外加均匀场相互作用,最后达到平衡,呈现轴对称。 本题所满足的微分方程为:

$$\begin{cases} \nabla^2 \varphi_{m1} = 0 & , & (R < R_0) \\ \nabla^2 \varphi_{m2} = 0 & , & (R > R_0) \end{cases} \tag{1}$$

自然边界条件:  $\varphi_{m1}|_{p=0}$  为有限;  $\varphi_{m2}|_{p=\infty} = -H_0R\cos\theta$ 。

衔接条件: 在 $R = R_0$  处满足  $\varphi_{m1} = \varphi_{m2}$  及  $\mu \partial \varphi_{m1} / \partial R = \mu_0 \partial \varphi_{m2} / \partial R$  由自然边界条件可确定方程组(1)的解为:

$$\varphi_{m1} = \sum_{n=0}^{\infty} a_n R^n P_n(\cos \theta); \quad \varphi_{m2} = -H_0 R \cos \theta + \sum_{n=0}^{\infty} d_n R^{-(n+1)} P_n(\cos \theta)$$

由两个衔接条件,有:  $\sum_{n=0}^{\infty} a_n R^n P_n(\cos \theta) = -H_0 R \cos \theta + \sum_{n=0}^{\infty} d_n R^{-(n+1)} P_n(\cos \theta)$ 

$$\mu \sum_{n=0}^{\infty} a_n n R^{n-1} P_n(\cos \theta) = -\mu_0 H_0 \cos \theta - \mu_0 \sum_{n=0}^{\infty} (n+1) d_n R^{-(n+2)} P_n(\cos \theta)$$

比较  $P_n(\cos\theta)$  的系数,解得:  $a_1 = -3\mu_0 H_0/(\mu + 2\mu_0)$ ;

$$d_1 = (\mu - \mu_0) H_0 R_0^3 / (\mu + 2\mu_0);$$
  $a_n = d_n = 0, (n \neq 1)$ 

即: 
$$\varphi_{m1} = -3\mu_0 H_0 R \cos \theta / (\mu + 2\mu_0)$$
,  $(R < R_0)$ 

$$\varphi_{m2} = -H_0 R \cos \theta + (\mu - \mu_0) H_0 R_0^3 \cos \theta / (\mu + 2\mu_0) R^2, \quad (R > R_0)$$

$$\therefore \boldsymbol{H}_1 = -\nabla \varphi_{m1} = 3\mu_0 \boldsymbol{H}_0 / (\mu + 2\mu_0)$$

$$\boldsymbol{H}_{2} = -\nabla \varphi_{m2} = \boldsymbol{H}_{0} + \frac{(\mu - \mu_{0})}{\mu + 2\mu_{0}} R_{0}^{3} \left[ \frac{3(\boldsymbol{H}_{0} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R}}{R^{5}} - \frac{\boldsymbol{H}_{0}}{R^{3}} \right]$$

$$\boldsymbol{B} = \begin{cases} \mu \boldsymbol{H}_{1} = 3\mu \mu_{0} \boldsymbol{H}_{0} / (\mu + 2\mu_{0}), & (R < R_{0}) \\ \mu_{0} \boldsymbol{H}_{2} = \mu_{0} \boldsymbol{H}_{0} + \frac{(\mu - \mu_{0})}{\mu + 2\mu_{0}} \mu_{0} R_{0}^{3} \left[ \frac{3(\boldsymbol{H}_{0} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R}}{R^{5}} - \frac{\boldsymbol{H}_{0}}{R^{3}} \right], & (R < R_{0}) \end{cases}$$

在 $R < R_0$ 区域内, $M = B / \mu_0 - H_1 = 3(\mu - \mu_0) H_0 / (\mu + 2\mu_0)$ 

$$\therefore \mathbf{m} = \int_{V} \mathbf{M} dV = (4\pi/3) R_0^3 \mathbf{M} = 4\pi (\mu - \mu_0) R_0^3 \mathbf{H}_0 / (\mu + 2\mu_0)$$

- 10. 有一个内外半径为 $R_1$ 和 $R_2$ 的空心球,位于均匀外磁场 $H_0$ 内,球的磁导率为 $\mu$ ,求空腔内的场B,讨论 $\mu>>\mu_0$ 时的磁屏蔽作用。
- 解:根据题意,以球心为原点,取球坐标,选取H0的方向为 $e_z$ ,在外场H0的作用下,空心球被磁化,产生一个附加磁场,并与原场相互作用,最后达到平衡,B的分布呈现轴对称。磁标势的微分方程为:

$$\nabla^2 \varphi_{m1} = 0 \quad (R < R_1) \; ; \; \nabla^2 \varphi_{m2} = 0 \quad (R_1 < R < R_2) \; ; \; \nabla^2 \varphi_{m3} = 0 \quad (R > R_2)$$

自然边界条件:  $\left. \varphi_{\scriptscriptstyle m1} \right|_{\scriptscriptstyle R=0}$  为有限;  $\left. \varphi_{\scriptscriptstyle m3} \right|_{\scriptscriptstyle R=\infty} = -H_{\scriptscriptstyle 0}R\cos\theta$  。

衔接条件:  $\left. \varphi_{m1} \right|_{R=R1} = \left. \varphi_{m2} \right|_{R=R1}$  :  $\left. \mu_0 \partial \varphi_{m1} / \partial R \right|_{R=R1} = \mu \partial \varphi_{m2} / \partial R \right|_{R=R1}$  :  $\left. \frac{\partial \varphi_{m1}}{\partial \varphi_{m2}} / \frac{\partial \varphi_{m1}}{\partial \varphi_{m2}} \right|_{R=R1}$  :  $\left. \frac{\partial \varphi_{m2}}{\partial \varphi_{m2}} \right|_{R=R1}$  :

 $\left. \varphi_{m2} \right|_{R=R2} = \left. \varphi_{m3} \right|_{R=R2}; \qquad \left. \mu_0 \partial \varphi_{m3} / \partial R \right|_{R=R2} = \left. \mu \partial \varphi_{m2} / \partial R \right|_{R=R2}$ 

由轴对称性及两个自然边界条件,可写出三个泛定方程的解的形式为:

$$\begin{split} \varphi_{m1} &= \sum_{n=0}^{\infty} a_n R^n P_n(\cos \theta); & \varphi_{m2} &= \sum_{n=0}^{\infty} [(b_n R^n + c_n R^{-(n+1)}] P_n(\cos \theta); \\ \varphi_{m3} &= -H_0 R \cos \theta + \sum_{n=0}^{\infty} d_n R^{-(n+1)} P_n(\cos \theta) \end{split}$$

因为泛定方程的解是把产生磁场的源H。做频谱分解而得出的,分解所选取的基本函数系是其本征函数系 $\{P_n(\cos\theta)\}$ 。在本题中源的表示是:

$$-H_0R\cos\theta = -H_0RP_1(\cos\theta)$$

所以上面的解中,  $a_n = b_n = c_n = d_n = 0$ ,  $(n \neq 1)$ 

解的形式简化为:  $\varphi_{m_1} = a_1 R \cos \theta$ ;

$$\varphi_{m2} = (b_1 R + c_1 R^{-2}) \cos \theta;$$

$$\varphi_{m3} = -H_0 R \cos \theta + d_1 R^{-2} \cos \theta$$

代入衔接条件得:  $a_1R_1 = b_1R_1 + c_1R_1^{-2}$ ,  $b_1R_2 + c_1R_2^{-2} = -H_0R_2 + d_1R_2^{-2}$ ,  $\mu_0a_1 = \mu(b_1 - 2c_1R_1^{-3})$ ,  $\mu(b_1 - 2c_1R_2^{-3}) = -\mu_0H_0 - 2\mu_0d_1R_2^{-3}$ .

解方程组得:

$$a_{1} = \frac{6\mu\mu_{0}H_{0}R_{2}^{3}}{2(\mu - \mu_{0})^{2}R_{1}^{3} - (2\mu + \mu_{0})(2\mu_{0} + \mu)R_{2}^{3}},$$

$$b_{1} = \frac{3\mu_{0}(2\mu + \mu_{0})H_{0}R_{2}^{3}}{2(\mu - \mu_{0})^{2}R_{1}^{3} - (2\mu + \mu_{0})(2\mu_{0} + \mu)R_{2}^{3}},$$

$$c_{1} = \frac{3\mu_{0}(\mu - \mu_{0})H_{0}R_{1}^{3}R_{2}^{3}}{2(\mu - \mu_{0})^{2}R_{1}^{3} - (2\mu + \mu_{0})(2\mu_{0} + \mu)R_{2}^{3}},$$

$$d_{1} = \frac{(2\mu + \mu_{0})(\mu - \mu_{0})(R_{1}^{3} - R_{2}^{3})H_{0}R_{2}^{3}}{2(\mu - \mu_{0})^{2}R_{1}^{3} - (2\mu + \mu_{0})(2\mu_{0} + \mu)R_{2}^{3}},$$

从而,空间各点磁标势均可确定。空腔内:

$$\mathbf{B}_1 = \mu_0 \mathbf{H}_1 = -\mu_0 \nabla \varphi_{m1} = a_1 \cos \theta \mathbf{e}_r - a_1 \sin \theta \mathbf{e}_\theta = -\mu_0 a_1 \mathbf{e}_z$$

当  $\mu >> \mu_0$  时,  $a_1 \approx 0$  , 所以  $B_1 \approx 0$  。 即空腔中无磁场,类似于静电场中的静电屏蔽。

- 11. 设理想铁磁体的磁化规律为 $\mathbf{B} = \mu \mathbf{H} + \mu_0 \mathbf{M}_0$ ,其中 $\mathbf{M}_0$ 是恒定的与 $\mathbf{H}$ 无关的量。今将一个理想铁磁体做成的均匀磁化球( $\mathbf{M}_0$ 为常值)浸入磁导率为 $\mu$ '的无限介质中,求磁感应强度和磁化电流分布。
- 解:根据题意,取球心为原点,建立球坐标系,以 $M_0$ 的方向为 $e_z$ ,本题具有轴对称的磁场分布,磁标势的微分方程为:

$$\nabla^2 \varphi_{m1} = 0 \quad (R < R_0) \quad ; \qquad \nabla^2 \varphi_{m2} = 0 \quad (R > R_0)$$

自然边界条件:  $\varphi_{m1}|_{R=0}$  为有限;  $\varphi_{m2}|_{R=\infty}=0$ 。

衔接条件:  $\varphi_{m1}|_{R=R0} = \varphi_{m2}|_{R=R0}$ ;

$$\mu \partial \varphi_{m1} / \partial R \big|_{R=R0} - \mu' \partial \varphi_{m2} / \partial R \big|_{R=R0} = \mu_0 M_0 \cos \theta;$$

由轴对称性及两个自然边界条件,可写出拉普拉斯方程通解的形式为:

$$\varphi_{m1} = \sum_{n=0}^{\infty} a_n R^n P_n(\cos \theta); \qquad \varphi_{m2} = \sum_{n=0}^{\infty} b_n R^{-(n+1)} P_n(\cos \theta);$$

代入衔接条件, 比较  $P_n(\cos\theta)$  各项的系数, 得:

$$a_n = b_n = 0$$
,  $(n \neq 1)$ ;  $a_1 = \mu_0 M_0 / (2\mu' + \mu)$ ;  $b_1 = \mu_0 M_0 R_0^3 / (2\mu' + \mu)$   
 $\therefore \varphi_{m1} = \mu_0 M_0 R \cos \theta / (2\mu' + \mu)$ ,  $(R < R_0)$   
 $\varphi_{m2} = \mu_0 M_0 R_0^3 \cos \theta / (2\mu' + \mu) R^2$ ,  $(R > R_0)$ 

由此 
$$\mathbf{B}_1 = \mu_0 \mathbf{H}_1 + \mu_0 \mathbf{M}_0 = 2\mu' \mu_0 \mathbf{M}_0 / (2\mu' + \mu)$$

$$\begin{split} \boldsymbol{B}_{2} &= -\mu' \nabla \varphi_{m2} = \frac{\mu' \, \mu_{0} R_{0}^{3}}{2 \, \mu' + \mu} [\frac{3 (\boldsymbol{M}_{0} \cdot \boldsymbol{R}) \boldsymbol{R}}{R^{5}} - \frac{\boldsymbol{M}_{0}}{R^{3}}] \\ \boldsymbol{B} &= \begin{cases} 2 \mu' \, \mu_{0} M_{0} \, / (2 \mu' + \mu) & (R < R_{0}) \\ \frac{\mu' \, \mu_{0} R_{0}^{3}}{2 \, \mu' + \mu} [\frac{3 (\boldsymbol{M}_{0} \cdot \boldsymbol{R}) \boldsymbol{R}}{R^{5}} - \frac{\boldsymbol{M}_{0}}{R^{3}}] & (R > R_{0}) \end{cases} \end{split}$$

又 
$$\mathbf{n} \times (\mathbf{B}_2 - \mathbf{B}_1)|_{R0} = \mu_0(\mathbf{\alpha}_M + \mathbf{\alpha})$$
, (其中 $\mathbf{\alpha} = 0$ ) 将**B**的表达式代入,得: 
$$\mathbf{\alpha}_M = -\mathbf{e}_\phi 3\mu' M_0 \sin\theta/(2\mu' + \mu_0)$$

- 12. 将上题的永磁球置入均匀外磁场H。中,结果如何?
- 解:根据题意假设均匀外场  $H_0$  的方向与 $M_0$ 的方向相同,定为坐标 z 轴方向。磁标势的微分方程为:

$$\nabla^2 \varphi_{m1} = 0 \ (R < R_0) \ ; \qquad \nabla^2 \varphi_{m2} = 0 \ (R > R_0)$$

自然边界条件:  $\varphi_{m1}|_{R=0}$ 为有限:  $\varphi_{m2}|_{R=\infty} = -H_0R\cos\theta$ 。

$$\mu \partial \varphi_{m1} / \partial R \big|_{R=R0} - \mu_0 \partial \varphi_{m2} / \partial R \big|_{R=R0} = \mu_0 M_0 \cos \theta;$$

解得满足自然边界条件的解是:

$$\begin{split} \varphi_{m1} &= a_1 R \cos \theta \;, \quad (R < R_0) \\ \varphi_{m2} &= -H_0 R \cos \theta + d_1 R^{-2} \cos \theta \;, \quad (R > R_0) \end{split}$$

代入衔接条件, 得:  $a_1R_0 = -H_0R_0 + d_1R_0^{-2}$ 

$$\mu_0 H_0 + 2\mu_0 d_1 R_0^{-3} + \mu a_1 = \mu_0 M_0$$

解得:  $a_1 = (\mu_0 M_0 - 3\mu_0 H_0)/(\mu + 2\mu_0)$ 

$$d_1 = [\mu_0 M_0 + (\mu - \mu_0) H_0] R_0^3 / (\mu + 2\mu_0)$$

$$\therefore \varphi_{m1} = (\mu_0 M_0 - 3\mu_0 H_0) R \cos \theta / (\mu + 2\mu_0), \quad (R < R_0)$$

$$\varphi_{m2} = -H_0 R \cos \theta + [\mu_0 M_0 + (\mu - \mu_0) H_0] R_0^3 \cos \theta / [(\mu + 2\mu_0) R^2], \quad (R > R_0)$$

$$\boldsymbol{H}_1 = -\nabla \varphi_{m1} = -\mu_0 (\boldsymbol{M}_0 - 3\boldsymbol{H}_0)/(\mu + 2\mu_0)$$

$$\mathbf{B}_{1} = \mu \mathbf{H}_{1} + \mu_{0} \mathbf{M}_{0} = 3\mu \mu_{0} \mathbf{H}_{0} / (\mu + 2\mu_{0}) + 2\mu_{0}^{2} \mathbf{M}_{0} / (\mu + 2\mu_{0}), \quad (R < R_{0})$$

$$\boldsymbol{H}_{2} = -\nabla \varphi_{m2} = \boldsymbol{H}_{0} + 3(\boldsymbol{m} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R} / \boldsymbol{R}^{5} - \boldsymbol{m} / \boldsymbol{R}^{3}$$
,

其中 
$$\mathbf{m} = [\mu_0 \mathbf{M}_0 + (\mu - \mu_0) \mathbf{H}_0] R_0^3 / (\mu + 2\mu_0)$$

$$\mathbf{B}_2 = \mu_0 \mathbf{H}_2 = \mu_0 [\mathbf{H}_0 + 3(\mathbf{m} \cdot \mathbf{R})\mathbf{R}/R^5 - \mathbf{m}/R^3], (R > R_0)$$

13. 有一个均匀带电的薄导体壳其半径为 $R_0$ ,总电荷为Q,今使球壳绕自身某一直径以角速度 $\omega$ 转动,求球内外的磁场B。

提示: 本题通过解 $\mathbf{A}$ 或 $\phi_m$ 的方程都可以解决,也可以比较本题与 $\S5$  例 2 的电流分布得到结果。

解:根据题意,取球体自转轴为z轴,建立球坐标系。磁标势的微分方程为:

$$\nabla^2 \varphi_{m1} = 0 \quad (R < R_0) \quad ; \qquad \nabla^2 \varphi_{m2} = 0 \quad (R > R_0)$$

自然边界条件:  $\varphi_{m1}|_{p=0}$  为有限;  $\varphi_{m2}|_{p=0}=0$ 。

衔接条件: 
$$\left(\partial \varphi_{m2}/\partial \theta - \partial \varphi_{m1}/\partial \theta\right)/R\Big|_{R=R0} = -\sigma = -Q\omega \sin \theta/4\pi R_0$$
;

$$\mu \partial \varphi_{m1} / \partial R \Big|_{R=R0} = \mu_0 \partial \varphi_{m2} / \partial R \Big|_{R=R0}$$
;

其中  $\sigma = Q\omega \sin \theta / 4\pi R_0$  是球壳表面自由面电流密度。

解得满足自然边界条件的解是:

$$\varphi_{m1} = a_1 R \cos \theta , \quad (R < R_0)$$

$$\varphi_{m2} = b_1 R^{-2} \cos \theta , \quad (R > R_0)$$

代入衔接条件,得:  $a_1R_0 - b_1R_0^{-2} = -Q\omega/4\pi R_0$ ;  $a_1 + 2b_1R_0^{-3} = 0$ 

解得:  $a_1 = -Q\omega/6\pi R_0$ ,  $b_1 = Q\omega R_0^2/12\pi$ 

$$\therefore \varphi_{m1} = -Q\omega R \cos\theta / 6\pi R_0, \quad (R < R_0)$$
$$\varphi_{m2} = Q\omega R_0^2 \cos\theta / 12\pi R^2, \quad (R > R_0)$$

$$\therefore \boldsymbol{H}_1 = -\nabla \varphi_{m1} = Q\boldsymbol{\omega} / 6\pi R_0$$

$$\mathbf{B}_{1} = \mu_{0} \mathbf{H}_{1} = \mu_{0} Q \omega / 6 \pi R_{0}, \quad (R < R_{0})$$

$$\boldsymbol{H}_2 = -\nabla \varphi_{m2} = [3(\boldsymbol{m} \cdot \boldsymbol{R})\boldsymbol{R}/R^5 - \boldsymbol{m}/R^3]/4\pi$$
,

其中  $m = QR_0^2 \omega/3$ 

$$\mathbf{B}_2 = \mu_0 \mathbf{H}_2 = \mu_0 [3(\mathbf{m} \cdot \mathbf{R}) \mathbf{R} / R^5 - \mathbf{m} / R^3] / 4\pi$$
,  $(R > R_0)$ 

14. 电荷按体均匀分布的刚性小球,其总电荷为Q,半径为 $R_0$ ,它以角速度 $\omega$ 绕自身某一直径转动,求(1)它的磁矩;(2)它的磁矩与自转角动量之比(设质量 $M_0$ 是均匀分布的)。

解: 1) 磁矩 
$$m = \frac{1}{2} \int x \times J(x) dV$$

$$\mathbb{X} \quad \boldsymbol{x} = \boldsymbol{R} = R\boldsymbol{e}_r, \quad \boldsymbol{J}(\boldsymbol{x}) = \rho \boldsymbol{v} = \frac{Q}{(4\pi/3)R_0^3}(\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{R})$$

$$\boldsymbol{m} = \frac{1}{2} \frac{3Q}{4\pi R_0^3} \int \boldsymbol{R} \times (\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{R}) R^2 \sin \theta dR d\theta d\phi = \frac{1}{2} \frac{3Q\omega}{4\pi R_0^3} \int (\boldsymbol{e}_r \times \boldsymbol{e}_\phi) R^4 \sin^2 \theta dR d\theta d\phi$$

$$\nabla \mathbf{e}_{r} \times \mathbf{e}_{\phi} = -\mathbf{e}_{\theta} = \sin \theta \mathbf{e}_{z} + \cos \theta (-\cos \phi \mathbf{e}_{x} - \sin \phi \mathbf{e}_{y})$$

$$\therefore \boldsymbol{m} = \frac{3Q\omega}{8\pi R_0^3} \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\pi} d\theta \int_0^{R_0} [\sin\theta \boldsymbol{e}_z + \cos\theta(-\cos\phi \boldsymbol{e}_x - \sin\phi \boldsymbol{e}_y) R^4 \sin^2\theta dR$$

$$= \frac{3Q\omega}{8\pi R_0^3} e_z \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\pi} d\theta \int_0^{R_0} R^4 \sin^3\theta dR = \frac{QR_0^2}{5} \omega$$

2)自转动量矩:

$$L = \int dL = \int \mathbf{R} \times d\mathbf{P} = \int \mathbf{R} \times \mathbf{v} dm = \frac{3M_0}{4\pi R_0^3} \int \mathbf{R} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}) dV$$

$$= \frac{3M_0}{4\pi R_0^3} \int R^2 \omega \mathbf{e}_r \times (\mathbf{e}_z \times \mathbf{e}_r) R^2 \sin \theta dR d\theta d\phi$$

$$= \frac{3M_0}{4\pi R_0^3} \int R^4 \omega (-\sin \theta \mathbf{e}_\phi \times \mathbf{e}_z) \sin \theta dR d\theta d\phi$$

$$= \frac{3M_0}{4\pi R_0^3} \int R^4 \omega \sin \theta (-\mathbf{e}_\theta) \sin \theta dR d\theta d\phi$$

$$= \frac{3M_0\omega}{4\pi R_0^3} \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\pi} d\theta \int_0^{R_0} [\sin \theta \mathbf{e}_z + \cos \theta (-\cos \phi \mathbf{e}_x - \sin \phi \mathbf{e}_y) R^4 \sin^2 \theta dR$$

$$= \frac{3M_0\omega}{4\pi R_0^3} \omega \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\pi} d\theta \int_0^{R_0} R^4 \sin^3 \theta dR = \frac{2M_0R_0^2}{5} \omega$$

$$\therefore \mathbf{m}/L = Q/2M_0$$

- 15. 有一块磁矩为m的小永磁体,位于一块磁导率非常大的实物的平坦界面附近的真空中,求作用在小永磁体上的力F。
- 解:根据题意,因为无穷大平面的 $\mu$ 很大,则在平面上所有的H均和平面垂直,类比于静电场,构造磁矩m关于平面的镜像m',则外场为:

$$\begin{split} & \boldsymbol{B}_{e} = -\mu_{0} \nabla \varphi_{m} \\ & \boldsymbol{\varpi} = \frac{\boldsymbol{m} \cdot \boldsymbol{R}}{4\pi r^{3}} = \frac{m \cos \theta}{4\pi r^{2}} \\ & \therefore \boldsymbol{B}_{e} = -\mu_{0} \frac{m}{4\pi} (-\frac{2 \cos \theta}{r^{3}} \boldsymbol{e}_{r} - \frac{\sin \theta}{r^{3}} \boldsymbol{e}_{\theta}) = \frac{\mu_{0} m}{4\pi r^{3}} (2 \cos \theta \boldsymbol{e}_{r} + \sin \theta \boldsymbol{e}_{\theta}) \\ & \boldsymbol{m} \odot \boldsymbol{\eta} \boldsymbol{h} : \\ & \boldsymbol{F} = (\boldsymbol{m} \cdot \nabla) \boldsymbol{B}_{e} \Big|_{r=2a \atop \theta=\alpha} = -\frac{3\mu_{0} m^{2}}{64\pi \sigma^{4}} (1 + \cos^{2} \alpha) \boldsymbol{e}_{z} \end{split}$$

# 第四章 电磁波的传播

- 1. 考虑两列振幅相同、偏振方向相同、频率分别为 $\omega+d\omega$  和 $\omega-d\omega$  的线偏振平面波,它们都沿 z 轴方向传播。
  - (1) 求合成波,证明波的振幅不是常数,而是一个波。
  - (2) 求合成波的相位传播速度和振幅传播速度。
- 解:根据题意,设两列波的电场表达式分别为:

$$\begin{split} & \pmb{E}_1(\pmb{x},t) = \pmb{E}_0(\pmb{x})\cos(k_1z - \omega_1t)\,; \qquad \pmb{E}_2(\pmb{x},t) = \pmb{E}_0(\pmb{x})\cos(k_2z - \omega_2t) \\ & \text{则合成波为}\, \pmb{E} = \pmb{E}_1(\pmb{x},t) + \pmb{E}_2(\pmb{x},t) = \pmb{E}_0(\pmb{x})[\cos(k_1z - \omega_1t) + \cos(k_2z - \omega_2t)] \\ & = 2\pmb{E}_0(\pmb{x})\cos(\frac{k_1 + k_2}{2}z - \frac{\omega_1 + \omega_2}{2}t)\cos(\frac{k_1 - k_2}{2}z - \frac{\omega_1 - \omega_2}{2}t) \\ & \text{其中 } k_1 = k + dk \;, \quad k_2 = k - dk \;; \quad \omega_1 = \omega + d\omega \;, \quad \omega_2 = \omega - d\omega \end{split}$$

所以  $E = 2E_0(x)\cos(kz - \omega t)\cos(dk \cdot z - d\omega \cdot t)$ 

用复数表示  $E = 2E_0(x)\cos(dk \cdot z - d\omega \cdot t)\exp[i(kz - \omega t)]$ 

相速由  $\phi = kz - \omega t$  确定,  $v_p = dz/dt = \omega/k$ 

群速由  $\phi' = dk \cdot z - d\omega \cdot t$  确定,  $v_g = dz/dt = d\omega/dk$ 

- 2. 一平面电磁波以 $\theta$  =45°从真空入射到 $\varepsilon_r$  = 2 的介质,电场强度垂直于入射面,求反射系数和折射系数。
- 解:设n为界面法向单位矢量, $\langle S \rangle$ 、 $\langle S' \rangle$ 、 $\langle S'' \rangle$ 分别为入射波、反射波和折射波的玻印亭矢量的周期平均值,则反射系数R和折射系数T定义为:

$$R = \left| \frac{\left\langle \mathbf{S}' \right\rangle \cdot \mathbf{n}}{\left\langle \mathbf{S} \right\rangle \cdot \mathbf{n}} \right| = \frac{E_0'^2}{E_0^2} , \qquad T = \left| \frac{\left\langle \mathbf{S}'' \right\rangle \cdot \mathbf{n}}{\left\langle \mathbf{S} \right\rangle \cdot \mathbf{n}} \right| = \frac{n_2 \cos \theta'' E_0''^2}{n_1 \cos \theta E_0^2}$$

又根据电场强度垂直于入射面的菲涅耳公式,可得

$$R = \left(\frac{\sqrt{\varepsilon_1}\cos\theta - \sqrt{\varepsilon_2}\cos\theta''}{\sqrt{\varepsilon_1}\cos\theta + \sqrt{\varepsilon_2}\cos\theta''}\right)^2, \quad T = \frac{4\sqrt{\varepsilon_1}\sqrt{\varepsilon_2}\cos\theta\cos\theta''}{(\sqrt{\varepsilon_1}\cos\theta + \sqrt{\varepsilon_2}\cos\theta'')^2} = 1 - R$$

根据折射定律可得:  $\theta''=30^\circ$ , 代入上式, 得

$$R = \frac{2 - \sqrt{3}}{2 + \sqrt{3}}$$
,  $T = \frac{2\sqrt{3}}{2 + \sqrt{3}}$ 

- 3. 有一可见平面光波由水入射到空气,入射角为  $60^\circ$ ,证明这时将会发生全反射,并求折射 波 沿 表 面 传 播 的 相 速 度 和 透 入 空 气 的 深 度 。 设 该 波 在 空 气 中 的 波 长 为  $\lambda_0 = 6.28 \times 10^{-5}$  cm,水的折射率为 n=1.33。
- 解:由折射定律得,临界角  $\theta_c = \arcsin(1/1.33) = 48.75$ °,所以当平面光波以60°角入射时,将会发生全反射。

由于 
$$k_x'' = k \sin \theta$$

所以折射波相速度  $v_p = \omega''/k_x'' = \omega/k\sin\theta = v_x/\sin\theta = c/n\sin\theta = \sqrt{3}c/2$  透入空气的深度为

$$\kappa^{-1} = \lambda_1 / 2\pi \sqrt{\sin^2 \theta - n_{21}^2} = 6.28 \times 10^{-5} / 2\pi \sqrt{\sin^2 60^\circ - (3/4)^2} \approx 1.7 \times 10^{-5} \,\mathrm{cm}$$

- 4. 频率为 $\omega$  的电磁波在各向异性介质中传播时,若E,D,B,H 仍按 $e^{i(k\cdot x-\omega t)}$  变化,但D不再与E平行(即 $D=\varepsilon E$  不成立)。
  - (1) 证明 $\mathbf{k} \cdot \mathbf{B} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{D} = \mathbf{B} \cdot \mathbf{D} = \mathbf{B} \cdot \mathbf{E} = 0$ , 但一般 $\mathbf{k} \cdot \mathbf{E} \neq 0$ 。
  - (2) 证明  $\mathbf{D} = [k^2 \mathbf{E} (\mathbf{k} \cdot \mathbf{E})\mathbf{k}]/\omega^2 \mu$ 。
  - (3) 证明能流 S 与波矢 k 一般不在同一方向上。

证明: 1) 麦氏方程组为:

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\partial \mathbf{B} / \partial t \tag{1}$$

$$\nabla \times \boldsymbol{H} = \partial \boldsymbol{D} / \partial t \tag{2}$$

$$\nabla \cdot \boldsymbol{D} = 0 \tag{3}$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0 \tag{4}$$

由 (4) 式得:  $\nabla \cdot \mathbf{B} = \mathbf{B}_0 \cdot \nabla e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} - \omega t)} = i\mathbf{k} \cdot \mathbf{B}_0 e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} - \omega t)} = i\mathbf{k} \cdot \mathbf{B} = 0$ 

$$\therefore \mathbf{k} \cdot \mathbf{B} = 0 \tag{5}$$

同理由(3)式得: 
$$\mathbf{k} \cdot \mathbf{D} = \mathbf{0}$$
 (6)

由 (2) 式得:  $\nabla \times \mathbf{H} = [\nabla e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} - \omega t)}] \times \mathbf{H}_0 = i\mathbf{k} \times \mathbf{H} = -i\omega \mathbf{D}$ 

$$\therefore \mathbf{D} = -\mathbf{k} \times \mathbf{H} / \omega = -\mathbf{k} \times \mathbf{B} / \omega \mu \tag{7}$$

$$\mathbf{B} \cdot \mathbf{D} = -\mathbf{B} \cdot (\mathbf{k} \times \mathbf{B}) / \omega \mu = 0 \tag{8}$$

由(1)式得:  $\nabla \times \mathbf{E} = [\nabla e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} - \omega t)}] \times \mathbf{E}_0 = i\mathbf{k} \times \mathbf{E} = -i\omega \mathbf{B}$ 

$$\therefore \mathbf{B} = \mathbf{k} \times \mathbf{E} / \omega \tag{9}$$

$$\mathbf{B} \cdot \mathbf{E} = (\mathbf{k} \times \mathbf{E}) \cdot \mathbf{E} / \omega = 0 \tag{10}$$

由(5)、(8)可知:  $\mathbf{k} \perp \mathbf{B}$ ;  $\mathbf{D} \perp \mathbf{B}$ ;  $\mathbf{E} \perp \mathbf{B}$ , 所以 $\mathbf{k}$ ,  $\mathbf{E}$ ,  $\mathbf{D}$  共面。

又由 (6) 可知:  $\mathbf{k} \mid \mathbf{D}$ , 所以, 当且仅当  $\mathbf{E}//\mathbf{D}$  时,  $\mathbf{E} \mid \mathbf{k}$  。

所以,各向异性介质中,一般 $k \cdot E \neq 0$ 。

2) 将(9) 式代入(7) 式, 便得:

$$\mathbf{D} = -\mathbf{k} \times (\mathbf{k} \times \mathbf{E}) / \omega^2 \mu = [k^2 \mathbf{E} - (\mathbf{k} \cdot \mathbf{E}) \mathbf{k}] / \omega^2 \mu$$

3) 由 (9) 式得  $\mathbf{H} = \mathbf{k} \times \mathbf{E} / \omega \mu$ 

$$\therefore \mathbf{S} = \mathbf{E} \times \mathbf{H} = \mathbf{E} \times (\mathbf{k} \times \mathbf{E}) / \omega \mu = [\mathbf{E}^2 \mathbf{k} - (\mathbf{k} \cdot \mathbf{E}) \mathbf{E}] / \omega \mu$$

由于一般情况下 $k \cdot E \neq 0$ ,所以 S 除了k 方向的分量外,还有 E 方向的分量,即能流 S 与波矢 k 一般不在同一方向上。

- 5. 有两个频率和振幅都相等的单色平面波沿 z 轴传播,一个波沿 x 方向偏振,另一个沿 y 方向偏振,但相位比前者超前  $\pi/2$  ,求合成拨的偏振。反之,一个圆偏振可以分解为怎样的两个线偏振?
- 解:偏振方向在x轴上的波可记为

$$E_x = A_0 \cos(\omega t - kz) = A_0 \cos(\omega t - \varphi_{0x})$$

在 v 轴上的波可记为

$$E_y = A_0 \cos(\omega t - kz + \pi/2) = A_0 \cos(\omega t - \varphi_{0y})$$
  
$$\Delta \varphi = \varphi_{0y} - \varphi_{0y} = \pi/2$$

合成得轨迹方程为:

$$E_x^2 + E_y^2 = A_0^2 [\cos^2(\omega t - \varphi_{0x}) + \cos^2(\omega t - \varphi_{0y})]$$
  
=  $A_0^2 [\cos^2(\omega t - \varphi_{0x}) + \sin^2(\omega t - \varphi_{0x})] = A_0^2$ 

所以,合成的振动是一个圆频率为 $\omega$  的沿 z 轴方向传播的右旋圆偏振。反之一个圆偏振可以分解为两个偏振方向垂直,同振幅,同频率,相位差为 $\pi/2$  的线偏振的合成。

6. 平面电磁波垂直射到金属表面上,试证明透入金属内部的电磁波能量全部变为焦耳热。证明:设在 z>0 的空间中是金属导体,电磁波由 z<0 的空间中垂直于导体表面入射。已知

导体中电磁波的电场部分表达式是:

$$\boldsymbol{E} = \boldsymbol{E}_0 e^{-\alpha z} e^{i(\beta x - \omega t)}$$

于是,单位时间内由 z=0 表面的单位面积进入导体的能量为:  $S = E \times H$ ,

其中 
$$\mathbf{H} = \mathbf{k} \times \mathbf{E} / \omega \mu = (\beta + i\alpha) \mathbf{n} \times \mathbf{E} / \omega \mu$$

S的平均值为 
$$\langle S \rangle = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\boldsymbol{E} * \times \boldsymbol{H}) = \beta E_0^2 / 2\omega \mu$$

在导体内部: 
$$\boldsymbol{J} = \boldsymbol{\sigma} \boldsymbol{E} = \boldsymbol{\sigma} \boldsymbol{E}_0 e^{-\alpha z} e^{i(\beta x - \omega t)}$$

金属导体单位体积消耗的焦耳热的平均值为:  $dQ = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\boldsymbol{J} * \times \boldsymbol{E}) = \sigma E_0^2 e^{-2\alpha z} / 2$ 

作积分:  $Q = \frac{1}{2}\sigma E_0^2 \int_0^\infty e^{-2\alpha z} dz = \sigma E_0^2 / 4\alpha$  即得界面上单位面积对应的导体中消耗的平均焦耳热。

又因为  $\alpha\beta = \omega\mu\sigma/2$ , 所以 $Q = \sigma E_0^2/4\alpha = \beta E_0^2/2\omega\mu$ , 原题得证。

- 7. 已知海水的  $\mu_r = 1$ ,  $\sigma = 1$ S·m<sup>-1</sup>,试计算频率  $\nu$  为 50,10<sup>6</sup> 和 10<sup>9</sup>Hz 的三种电磁波在海水中的透入深度。
- 解: 取电磁波以垂直于海水表面的方式入射, 透射深度为:

$$\delta = 1/\alpha = \sqrt{2/\omega\mu\sigma} = 1/\sqrt{\pi\nu\mu\sigma}$$

由于  $\mu_r = 1$ , 所以  $\mu = \mu_0$ ,  $\delta = 1/\sqrt{\pi \nu \mu_0 \sigma}$ 

- 1) 当 $\nu = 50$ Hz时, $\delta_1 = 1/\sqrt{\pi \times 50 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 1} = 72 \text{ m}$
- 2)  $rac{d}{d} = 10^6 \, \text{Hz}$   $rac{d}{d}$ ,  $\delta_2 = 1/\sqrt{\pi \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 1} \approx 0.5 \, \text{m}$
- 3) 当 $\nu = 10^9 \,\text{Hz}$ 时, $\delta_3 = 1/\sqrt{\pi \times 10^9 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 1} \approx 16 \,\text{mm}$
- 8. 平面电磁波由真空倾斜入射到导电介质表面上,入射角为 $\theta_1$ 。求导电介质中电磁波的相速度和衰减长度。若导电介质为金属,结果如何?

提示: 导电介质中的波矢量 $\mathbf{k} = \mathbf{\beta} + i\alpha$ ,  $\alpha$ 只有z分量。(为什么?)

解:根据题意,取入射面为 xz 平面, z 轴沿分界面法线方向,如图所示。

设导体中的电磁波表示为: 
$$\boldsymbol{E} = \boldsymbol{E}_0 e^{-\boldsymbol{\alpha} \cdot \boldsymbol{x}} e^{i(\boldsymbol{\beta} \cdot \boldsymbol{x} - \omega t)}$$

$$\overline{m}$$
  $k = \beta + i\alpha$ 

上式中 $\alpha$ , $\beta$ 满足:

$$\beta^2 - \alpha^2 = \omega^2 \mu \varepsilon \tag{1}$$

$$\boldsymbol{\alpha} \cdot \boldsymbol{\beta} = \omega \mu \varepsilon / 2 \tag{2}$$

根据边界条件得:

$$k_x = \beta_x + i\alpha_x = k_{1x} = k_1 \sin \theta_1 = (\omega \sin \theta_1)/c \tag{3}$$

$$k_{y} = \beta_{y} + i\alpha_{y} = k_{1y} = 0 \tag{4}$$

$$\therefore \alpha_x = 0, \quad \beta_x = (\omega \sin \theta_1)/c, \quad \alpha_y = 0, \quad \beta_y = 0.$$

将结果代入(1)、(2)得:

$$(\omega \sin \theta_1)^2 / c^2 + \beta_z^2 - \alpha_z^2 = \omega^2 \mu \varepsilon$$

$$\alpha_z \beta_z = \omega \mu \varepsilon / 2$$
(5)

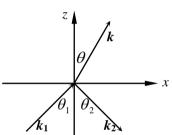
解得: 
$$\beta_z^2 = \frac{1}{2}(\omega^2 \mu \varepsilon - \frac{\omega^2}{c^2} \sin^2 \theta_1) + \frac{1}{2}[(\frac{\omega^2}{c^2} \sin^2 \theta_1 - \omega^2 \mu \varepsilon)^2 + \omega^2 \mu^2 \sigma^2]^{\frac{1}{2}}$$

$$\alpha_{z}^{2} = -\frac{1}{2}(\omega^{2}\mu\varepsilon - \frac{\omega^{2}}{c^{2}}\sin^{2}\theta_{1}) + \frac{1}{2}[(\omega^{2}\mu\varepsilon - \frac{\omega^{2}}{c^{2}}\sin^{2}\theta_{1})^{2} + \omega^{2}\mu^{2}\sigma^{2}]^{\frac{1}{2}}$$

其相速度为:  $v = \omega/\beta = \omega/\sqrt{\beta_x^2 + \beta_z^2}$ 。衰减深度为:  $1/\alpha = 1/\alpha_z$ 。

如果是良导体, $k^2$ 的实部与其虚部相比忽略,则:

$$\begin{cases} (\omega \sin \theta_1)^2 / c^2 + \beta_z^2 - \alpha_z^2 = 0 \\ \alpha_z \beta_z = \omega \mu \varepsilon / 2 \end{cases}$$



$$\therefore \beta_z^2 = -\frac{\omega^2}{2c^2} \sin^2 \theta_1 + \frac{1}{2} \left( \frac{\omega^4}{c^4} \sin^4 \theta_1 + \omega^2 \mu^2 \sigma^2 \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$\alpha_z^2 = \frac{\omega^2}{2c^2} \sin^2 \theta_1 + \frac{1}{2} \left( \frac{\omega^4}{c^4} \sin^4 \theta_1 + \omega^2 \mu^2 \sigma^2 \right)^{\frac{1}{2}}$$

- 9. 无限长的矩形波导管,在 z=0 处被一块垂直插入的理想导体平板完全封闭,求在  $z=-\infty$  到 z=0 这段管内可能存在的波模。
- 解: 在此结构的波导管中, 电磁波的传播满足亥姆霍兹方程:

$$\nabla^2 \mathbf{E} + k^2 \mathbf{E} = 0$$
,  $k = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0}$ ,  $\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$ 

电场的三个分量通解形式相同,均为:

 $E(x, y, z) = (C_1 \sin k_x x + D_1 \cos k_x x)(C_2 \sin k_y y + D_2 \cos k_y y)(C_3 \sin k_z z + D_3 \cos k_z z)$  边界条件为:

在 
$$x = 0$$
 及  $x = a$  两平面:  $E_y = E_z = 0$ ,  $\partial E_x / \partial x = 0$ 

在 
$$y = 0$$
 及  $y = b$  两平面:  $E_x = E_z = 0$ ,  $\partial E_y / \partial y = 0$ 

在 
$$z = 0$$
 平面:  $E_x = E_y = 0$  ,  $\partial E_z / \partial z = 0$ 

由此可得:  $E_x = A_1 \cos k_x x \sin k_y y \sin k_z z$ 

$$E_{v} = A_{2} \sin k_{x} x \cos k_{v} y \sin k_{z} z$$

$$E_z = A_3 \sin k_x x \sin k_y y \cos k_z z$$

波数满足:  $k_x = m\pi/a$ ,  $k_y = n\pi/b$ ,  $(m, n = 0, 1, 2 \cdot \cdot \cdot \cdot)$ 

$$k_x^2 + k_y^2 + k_z^2 = \omega^2 \mu_0 \varepsilon_0 = \omega^2 / c^2$$

振幅满足:  $A_1 m \pi / a + A_2 n \pi / b + A_3 k_z = 0$ 

综合上述各式,即得此种波导管中所有可能电磁波的解。

10. 电磁波  $E(x, y, z, t) = E(x, y)e^{i(k_z z - \omega t)}$  在波导管中沿 z 方向传播, 试使用  $\nabla \times E = i\omega \mu_0 H$  及  $\nabla \times H = -i\omega \varepsilon_0 E$  证明电磁场所有分量都可用  $E_x(x, y)$  及  $H_z(x, y)$  这两个分量表示。证明:沿 z 轴传播的电磁波其电场和磁场可写作:

$$E(x, y, z, t) = E(x, y)e^{i(k_z z - \omega t)}, \qquad H(x, y, z, t) = H(x, y)e^{i(k_z z - \omega t)}$$

由麦氏方程组得: 
$$\nabla \times \mathbf{E} = -\partial \mathbf{B} / \partial t = i\omega \mu_0 \mathbf{H}$$
,  $\nabla \times \mathbf{H} = \varepsilon_0 \partial \mathbf{E} / \partial t = -i\omega \varepsilon_0 \mathbf{E}$ 

写成分量式: 
$$\partial E_z / \partial y - \partial E_y / \partial z = \partial E_z / \partial y - ik_z E_z = i\omega \mu_0 H_x$$
 (1)

$$\partial E_x / \partial z - \partial E_z / \partial x = ik_z E_x - \partial E_z / \partial x = i\omega \mu_0 H_y$$
 (2)

$$\partial E_{y} / \partial x - \partial E_{x} / \partial y = i \omega \mu_{0} H_{z}$$

$$\partial H_z / \partial y - \partial H_y / \partial z = \partial H_z / \partial y - ik_z H_y = -i\omega \varepsilon_0 E_x \tag{3}$$

$$\partial H_{x} / \partial z - \partial H_{z} / \partial x = ik_{z}H_{x} - \partial H_{z} / \partial x = -i\omega\varepsilon_{0}E_{y}$$
(4)

$$\partial H_{y} / \partial x - \partial H_{x} / \partial y = -i\omega \varepsilon_{0} E_{z}$$
 (5)

由(2)(3)消去
$$H_y$$
 得:  $E_x = (-\omega \mu_0 \partial H_z / \partial y - k_z \partial E_z / \partial x) / i(\omega^2 / c^2 - k_z^2)$ 

由(1)(4)消去
$$H_x$$
 得:  $E_y = (\omega \mu_0 \partial H_z / \partial x - k_z \partial E_z / \partial y) / i(\omega^2 / c^2 - k_z^2)$ 

由(1)(4)消去
$$E_y$$
 得:  $H_x = (-k_z \partial H_z / \partial x + \omega \varepsilon_0 \partial E_z / \partial y) / i(\omega^2 / c^2 - k_z^2)$ 

由(2)(3)消去
$$E_x$$
 得:  $H_y = (-k_z \partial H_z / \partial y - \omega \varepsilon_0 \partial E_z / \partial x) / i(\omega^2 / c^2 - k_z^2)$ 

11. 写出矩形波导管内磁场 H 满足的方程及边界条件。

解:对于定态波,磁场为: 
$$\mathbf{H}(\mathbf{x},t) = \mathbf{H}(\mathbf{x})e^{-i\omega t}$$

由麦氏方程组 $\nabla \times \mathbf{H} = \partial \mathbf{D}/\partial t = -i\omega \mathbf{E}$ ,  $\nabla \cdot \mathbf{H} = 0$ 得:

$$\nabla \times (\nabla \times \boldsymbol{H}) = \nabla(\nabla \cdot \boldsymbol{H}) - \nabla^2 \boldsymbol{H} = -\nabla^2 \boldsymbol{H} = -i\omega \varepsilon \nabla \times \boldsymbol{E}$$

$$\nabla : \nabla \times \mathbf{E} = -\partial \mathbf{B} / \partial t = i \omega \mu \mathbf{H}$$

$$\therefore -\nabla^2 \mathbf{H} = -i\omega \varepsilon \nabla \times \mathbf{E} = \omega^2 \mu \varepsilon \mathbf{H}$$

所以 $\nabla^2 H + k^2 H = 0$ ,  $k^2 = \omega^2 \mu \varepsilon$ ,  $\nabla \cdot H = 0$  即为矩形波导管内磁场H满足的方程由  $n \cdot B = 0$  得:  $n \cdot H = 0$ ,  $H_n = 0$ 

利用 $\nabla \times \mathbf{E} = i\omega \mu \mathbf{H}$  和电场的边界条件可得:  $\partial H_{t}/\partial n = 0$ 

边界条件为:  $H_n = 0$ ,  $\partial H_t / \partial n = 0$ 

12. 论证矩形波导管内不存在 TMm0 或 TMon 波。

证明:已求得波导管中的电场 E 满足:

$$E_x = A_1 \cos k_x x \sin k_y y e^{ik_z z}$$

$$E_{v} = A_{2} \sin k_{x} x \cos k_{v} y e^{ik_{z}z}$$

$$E_z = A_3 \sin k_x x \sin k_y y e^{ik_z z}$$

由 $\nabla \times \mathbf{E} = i\omega \mu \mathbf{H}$  可求得波导管中的磁场为:

$$H_{x} = -(i/\omega\mu)(A_{3}k_{y} - iA_{2}k_{z})\sin k_{x}x\cos k_{y}ye^{ik_{z}z}$$
(1)

$$H_{v} = -(i/\omega\mu)(iA_{1}k_{z} - A_{3}k_{x})\cos k_{x}x\sin k_{y}ye^{ik_{z}z}$$
(2)

$$H_z = -(i/\omega\mu)(A_2k_x - A_1k_y)\cos k_x x \cos k_y y e^{ik_z z}$$
(3)

本题讨论TM波,故
$$H_z=0$$
 ,由(3)式得:  $(A_2k_x-A_1k_y)=0$  (4)

代入 (4) 得: 
$$A_2 = 0$$
 (6)

将(5)(6)代入(1)(2)得: $H_x = H_y = 0$ 

代入 (4) 得: 
$$A_1 = 0$$
 (8)

将 (7) (8) 代入 (1) (2) 得: 
$$H_x = H_y = 0$$

因此,波导中不可能存在TMm0 和TMon 两种模式的波。

- 13. 频率为 $30 \times 10^9$  Hz 的微波,在0.7cm $\times 0.4$ cm的矩形波导管中能以什么波模传播? 在0.7cm $\times 0.6$ cm的矩形波导管中能以什么波模传播?
- 解: 1) 波导为 0.7cm×0.4cm,设 a = 0.7cm,b = 0.4cm

曲
$$\nu_c = \frac{\omega_c}{2\pi} = \frac{c}{2} \sqrt{(\frac{m}{a})^2 + (\frac{n}{b})^2}$$
得:

当m=1, n=1时,  $v_{c1}=4.3\times10^{10}\,\text{Hz}>v$ 

当
$$m=1$$
, $n=0$ 时, $v_{c2}=2.1\times10^{10}$  Hz <  $v$ 

当m=0,n=1时, $v_{c3}=3.7\times10^{10}$ Hz > v

所以此波可以以TE<sub>10</sub> 波在其中传播。

2) 波导为 0.7cm×0.6cm,设 a = 0.7cm,b = 0.6cm

由
$$v_c = \frac{\omega_c}{2\pi} = \frac{c}{2} \sqrt{(\frac{m}{a})^2 + (\frac{n}{b})^2}$$
得:

当
$$m=1$$
,  $n=1$ 时,  $v_{c1}=3.3\times10^{10}$  Hz >  $v_{c2}=3.3\times10^{10}$ 

当
$$m=1$$
,  $n=0$ 时,  $v_{c2}=2.1\times10^{10}$  Hz <  $v$ 

当
$$m=0$$
, $n=1$ 时, $v_{c3}=2.5\times10^{10}$ Hz <  $v$ 

所以此波可以以TE10 和TE01 两种波模在其中传播。

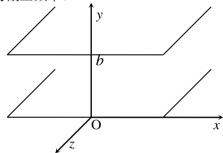
14. 一对无限大的平行理想导体板,相距为b,电磁波沿平行于板面的z方向传播,设波在x方向是均匀的,求可能传播的波模和每种波模的截止频率。

解: 在导体板之间传播的电磁波满足亥姆霍兹方程:

$$(\nabla^2 + k^2)\mathbf{E} = 0$$
$$k = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0}$$
$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$$

令U(x,y,z)是E的任意一个直角分量,由于E在x方向上是均匀的,所以

$$U(x, y, z) = U(y, z) = Y(y)Z(z)$$



在 y 方向由于有金属板作为边界,所以取驻波解; 在 z 方向是无界空间,取行波解。 所以通解为:  $U(x,y,z) = (C_1 \sin k_y y + D_1 \cos k_y y)e^{ik_z z}$ 

由边界条件:  $\mathbf{n} \times \mathbf{E} = 0$  和  $\partial E_n / \partial n = 0$  定解,得到

$$E_{x} = A_{1} \sin(n\pi y/b) e^{i(k_{z}z-\omega t)};$$

$$E_{x} = A_{2} \cos(n\pi y/b) e^{i(k_{z}z-\alpha t)};$$

$$E_z = A_3 \sin(n\pi y/b)e^{i(k_z z - \omega t)}$$

又由
$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$$
得:  $A_1$ 独立,与 $A_2$ ,  $A_3$  无关,  $A_2 n \pi / b = i k_z A_3$ 

 $\phi k_z = 0$  得截止频率:  $\omega_c = n\pi c/b$ 

15. 证明整个谐振腔内的电场能量和磁场能量对时间的平均值总相等。

证明:设谐振腔的三边长度分别为a,b,c,则谐振腔中电场E的分布为:

$$E_x = A_1 \cos k_x x \sin k_y y \sin k_z z$$

$$E_{y} = A_{2} \sin k_{x} x \cos k_{y} y \sin k_{z} z$$

$$E_z = A_3 \sin k_x x \sin k_y y \cos k_z z$$

振幅满足:  $A_1k_x + A_2k_y + A_3k_z = 0$ , 波数满足:  $k_x = m\pi/a$ ,  $k_y = n\pi/b$ ,

$$k_z = p\pi/c$$
,  $k_x^2 + k_y^2 + k_z^2 = k^2 = \omega^2 \mu \varepsilon$   $(m, n, p = 0, 1, 2 \cdot \cdot \cdot \cdot)$ 

电场能量密度:  $w_e = \frac{1}{2} \boldsymbol{E} \cdot \boldsymbol{D}$ 

对时间的平均值为:

$$\overline{W}_{e} = \frac{1}{2} \left[ \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\boldsymbol{E} * \cdot \boldsymbol{D}) \right] = \frac{1}{4} \operatorname{Re}(\boldsymbol{E} * \cdot \boldsymbol{D})$$

 $=\varepsilon(A_1^2\cos^2k_xx\sin^2k_yy\sin^2k_zz+A_2^2\sin^2k_xx\cos^2k_yy\sin^2k_zz+A_3^2\sin^2k_xx\sin^2k_yy\cos^2k_zz)/4$ 于是谐振腔中电场能量对时间的平均值为:

$$\overline{W}_e = \int_V \overline{W}_e dV = \int_0^a dx \int_0^b dy \int_0^c \overline{W}_e dz = \frac{abc\varepsilon}{32} (A_1^2 + A_2^2 + A_3^2)$$

由 $\nabla \times \mathbf{E} = i\omega \mu \mathbf{H}$ 可求得谐振腔中的磁场为:

$$H_x = -(i/\omega\mu)(A_3k_y - A_2k_z)\sin k_x x \cos k_y y \cos k_z z$$

$$H_y = -(i/\omega\mu)(A_1k_z - A_3k_x)\cos k_x x \sin k_y y \cos k_z z$$

$$H_z = -(i/\omega\mu)(A_2k_x - A_1k_y)\cos k_x x \cos k_y y \sin k_z z$$

磁场能量密度:  $W_{m} = \frac{1}{2} \boldsymbol{H} \cdot \boldsymbol{B}$ 

对时间的平均值为:

$$\overline{w}_{m} = \frac{1}{2} \left[ \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\boldsymbol{H} * \cdot \boldsymbol{B}) \right] = \frac{1}{4} \operatorname{Re}(\boldsymbol{H} * \cdot \boldsymbol{B})$$

$$= \frac{1}{4\omega^{2}\mu} \left[ (A_{3}k_{y} - A_{2}k_{z}) \sin^{2}k_{x}x \sin^{2}k_{y}y \cos^{2}k_{z}z + (A_{1}k_{z} - A_{3}k_{x}) \cos^{2}k_{x}x \sin^{2}k_{y}y \cos^{2}k_{z}z + (A_{2}k_{x} - A_{1}k_{y}) \cos^{2}k_{x}x \cos^{2}k_{y}y \sin^{2}k_{z}z \right]$$

谐振腔中磁场能量的时间平均值为:

$$\overline{W}_{m} = \int_{V} \overline{w}_{m} dV = \int_{0}^{a} dx \int_{0}^{b} dy \int_{0}^{c} \overline{w}_{m} dz 
= \frac{abc}{32\omega^{2}\mu} [(A_{3}k_{y} - A_{2}k_{z})^{2} + (A_{1}k_{z} - A_{3}k_{x})^{2} + (A_{2}k_{x} - A_{1}k_{y})^{2}]$$

因为
$$A_1k_x + A_2k_y + A_3k_z = 0$$
, 所以

$$\begin{split} \overline{W}_{m} &= \frac{abc}{32\omega^{2}\mu} (A_{1}^{2} + A_{2}^{2} + A_{3}^{2})(k_{x}^{2} + k_{y}^{2} + k_{z}^{2}) \\ &= \frac{abck^{2}}{32\omega^{2}\mu} (A_{1}^{2} + A_{2}^{2} + A_{3}^{2}) = \frac{abc\varepsilon}{32} (A_{1}^{2} + A_{2}^{2} + A_{3}^{2}) \end{split}$$

$$\mathbb{E}[\overline{W}_{a}] = \overline{W}_{m}$$