

习题课（1、3、4、5章作业题）

3-1, 3-2, 3-3, 3-4, 3-5(a), (b), 3-6, 3-8, 3-10, 3-16, 3-17, 3-25, 3-24, 4-1, 1-7, 4-5, 5-1, 5-3, 5-6, 5-7, 5-12, 1-1+补充一题, 1-5, 1-6

3-1 电导率为 γ 的均匀、各向同性的导体球,其表面上的电位为 $\varphi_0 \cos \theta$, 其中 θ 是球坐标 (r, θ, ϕ) 的一个变量。试决定表面上各点的电流密度 $\mathbf{J}$ 。

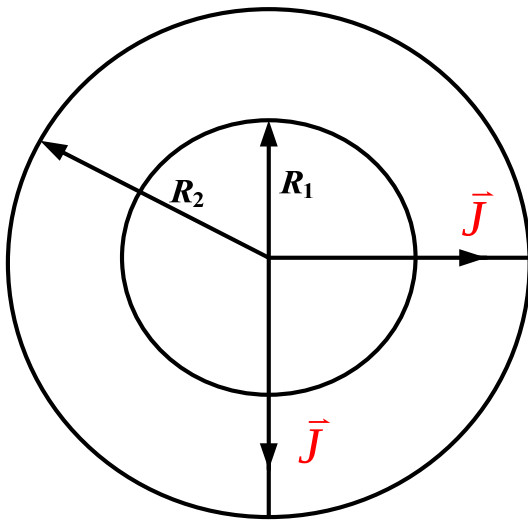
3-1 解题思路

$$\begin{aligned} & \varphi(\theta) \\ & \downarrow \\ & \bar{\mathbf{E}}(\mathbf{r}) = -\nabla \varphi(\mathbf{r}) = -\nabla \varphi(\theta) = -\frac{1}{r} \frac{\partial \varphi}{\partial \theta} \bar{\mathbf{e}}_\theta = \frac{\varphi_0}{r} \sin \theta \bar{\mathbf{e}}_\theta \\ & \downarrow \\ & \bar{\mathbf{E}} \Big|_{r=r_0} = \frac{\varphi_0}{r_0} \sin \theta \bar{\mathbf{e}}_\theta \\ & \downarrow \\ & \bar{\mathbf{J}}(\mathbf{r}) = \gamma \bar{\mathbf{E}} = \frac{\gamma \varphi_0}{r_0} \sin \theta \bar{\mathbf{e}}_\theta \end{aligned}$$

3-2 一长度为1m，内外导体的半径分别为 $R_1 = 5 \text{ cm}$ ， $R_2 = 10 \text{ cm}$ 的圆柱形电容器，中间的非理想介质具有电导率 $\gamma = 10^{-9} \text{ s/m}$ 。若在两电极间加电压 $U_0 = 1000 \text{ V}$ ，求：

- (1) 各点的电位、电场强度；
- (2) 漏电导。

分析



(1) 平行平面场（轴对称）

(2) 电流方向：径向

(3) 解题方法

$$I \rightarrow J \rightarrow E \rightarrow \varphi \rightarrow U \rightarrow G = I/U$$

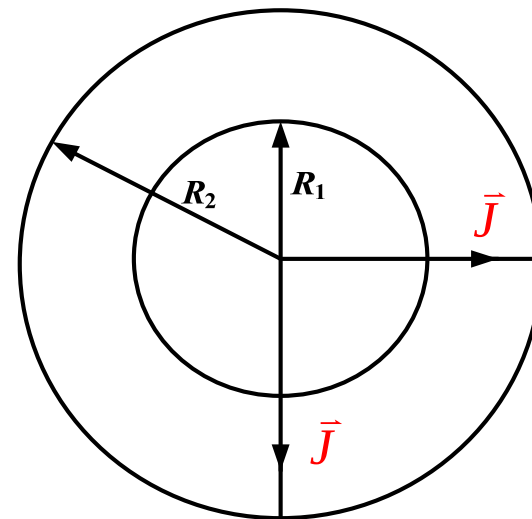
3-2

解：设漏电流为 I 。对于任意与电容器同心、以 $r(R_1 < r < R_2)$ 为半径，轴向长度为 1m 的圆柱面上，电流密度大小相等，方向与该点的面元方向一致，且穿过该截面的总电流为 I 。

$$I = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$$

$$\bar{\mathbf{J}} = \frac{I}{2\pi L \rho} \bar{\mathbf{e}}_\rho$$

$$\bar{\mathbf{E}} = \bar{\mathbf{J}} / \gamma = \frac{I}{2\pi \gamma L \rho} \bar{\mathbf{e}}_\rho$$



以外导体为电压的参考点

$$\varphi(\rho) = \int_{\rho}^{R_2} \bar{\mathbf{E}} \cdot d\bar{\rho} = \int_{\rho}^{R_2} \frac{I}{2\pi \gamma L \rho} d\rho = \frac{I}{2\pi \gamma L} \ln \frac{R_2}{\rho}$$

3-2

将待求量用已知量表示 ($U_0 = 1000 \text{ V}$)

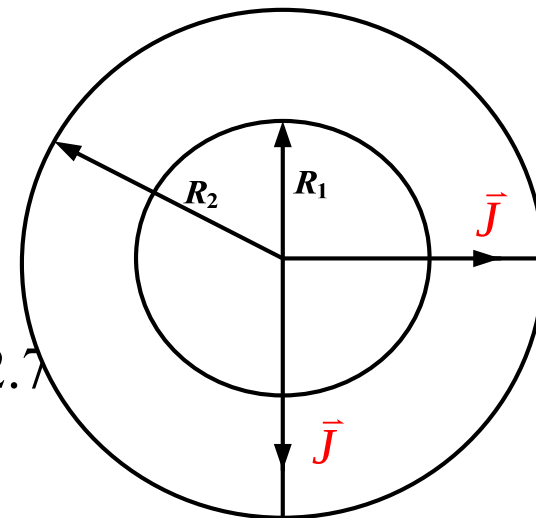
$$U_0 = \varphi(R_1) = \frac{I}{2\pi\gamma L} \ln \frac{R_2}{R_1}$$

$$\frac{I}{2\pi\gamma L} = \frac{U_0}{\ln(R_2/R_1)} = \frac{1000}{\ln(10/5)} = 1442.7$$

$$\varphi(\rho) = \frac{I}{2\pi\gamma L} \ln \frac{R_2}{\rho} = \frac{U_0}{\ln(R_2/R_1)} \ln \frac{R_2}{\rho} = 1442.7 \ln \frac{0.1}{\rho} \quad (\text{V})$$

$$\mathbf{E}(\rho) = \frac{U_0}{\ln(R_2/R_1)} \cdot \frac{1}{\rho} \mathbf{e}_\rho = 1442.7 \cdot \frac{1}{\rho} \mathbf{e}_\rho \quad (\text{V/m})$$

$$G = \frac{I}{U_0} = \frac{2\pi\gamma L}{\ln(R_2/R_1)} = \frac{2\pi \times 10^{-9} \times 1}{\ln(10/5)} = 9.06 \times 10^{-9} \quad (\text{s})$$

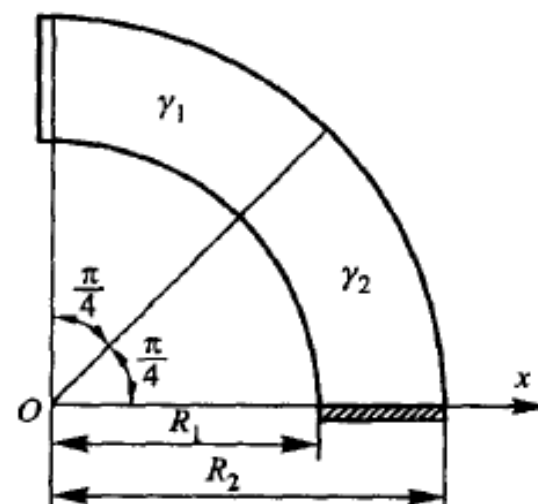


3-3 一导电弧片由两块不同电导率的薄片构成,如题3-3图所示。若

$\gamma_1 = 6.5 \times 10^7 \text{ S/m}$, $\gamma_2 = 1.2 \times 10^7 \text{ S/m}$, $R_2 = 45 \text{ cm}$, $R_1 = 30 \text{ cm}$, 钢片厚度为 2 mm , 电极间电压 $U = 30 \text{ V}$, 且 $\gamma_{\text{电极}} \gg \gamma_1$ 求:

(1) 弧片内的电位分布(设 x 轴上的电极为零电位);

(2) 总电流 I 和弧片电阻 R 。



解:

采用圆柱坐标系,可知导电片中的电位

$\varphi(\rho, \phi, z)$ 仅为坐标 ϕ 的函数, 即 $\frac{\partial \varphi}{\partial \rho} = \frac{\partial \varphi}{\partial z} = 0$,

根据题意, 可列出边值问题为:

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{泛定方程: } \nabla^2 \varphi_1(\phi) = \frac{1}{\rho^2} \cdot \frac{d^2 \varphi_1}{d\phi^2} = 0 \quad \left(R_1 < \rho < R_2, \frac{\pi}{4} < \phi < \frac{\pi}{2} \right) \quad (1) \\ \nabla^2 \varphi_2(\phi) = \frac{1}{\rho^2} \cdot \frac{d^2 \varphi_2}{d\phi^2} = 0 \quad \left(R_1 < \rho < R_2, 0 < \phi < \frac{\pi}{4} \right) \quad (2) \\ \text{BC: } \varphi_2 \Big|_{\phi=0} = 0 \\ \varphi_1 \Big|_{\phi=\frac{\pi}{2}} = U_0 = 30 \text{ V} \\ \text{衔接条件: } \varphi_1 \Big|_{\phi=\frac{\pi}{4}} = \varphi_2 \Big|_{\phi=\frac{\pi}{4}}, \quad \gamma_1 \frac{d\varphi_1}{d\phi} \Big|_{\phi=\frac{\pi}{4}} = \gamma_2 \frac{d\varphi_2}{d\phi} \Big|_{\phi=\frac{\pi}{4}} \end{array} \right.$$

$$\varphi_1 = C_1 \phi + C_2; \quad \varphi_2 = C_3 \phi + C_4$$

利用 BC 以及位于两导电媒质 (γ_1, γ_2) 分界面上的 BC (即其衔接条件), 可确定积分常数, 得:

$$C_4 = 0, \quad C_1 = \frac{U}{\frac{\pi}{4} \left(1 + \frac{\gamma_1}{\gamma_2} \right)} = \frac{30}{\frac{\pi}{4} \left(1 + \frac{6.5}{1.2} \right)} = 5.953$$

$$C_2 = U - \frac{\pi}{2} C_1 = 20.65, \quad C_3 = \frac{\gamma_1}{\gamma_2} C_1 = 32.25$$

$$\text{故 } \varphi(\phi) = \begin{cases} \varphi_1(\phi) = \frac{U}{\frac{\pi}{4} \left(1 + \frac{\gamma_1}{\gamma_2}\right)} \phi + \frac{U(\gamma_1 - \gamma_2)}{\gamma_1 + \gamma_2} = 5.95\phi + 20.65 \text{ V} & \left(\frac{\pi}{4} \leq \phi \leq \frac{\pi}{2}\right) \\ \varphi_2(\phi) = \frac{4U\gamma_1}{\pi(\gamma_1 + \gamma_2)} \phi = 32.25\phi \text{ V} & \left(0 \leq \phi \leq \frac{\pi}{4}\right) \end{cases}$$

$$(2) \quad \mathbf{E} = -\nabla\varphi = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \varphi}{\partial \phi} \mathbf{e}_\phi$$

在分界面上, 有 $\mathbf{J} = \gamma_1 \mathbf{E}_1 = \gamma_2 \mathbf{E}_2$ ($\mathbf{J}$ 呈现为分界面上的法向分量)

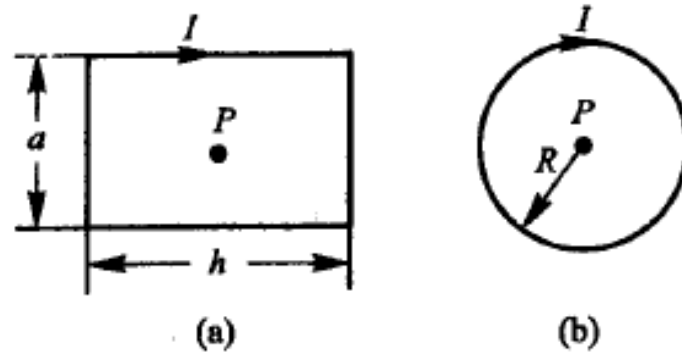
$$\mathbf{J}_1 = -\gamma_1 \frac{1}{\rho} \frac{\partial \varphi_1}{\partial \phi} \mathbf{e}_\phi = \frac{4U\gamma_1\gamma_2}{\rho\pi(\gamma_1 + \gamma_2)} \mathbf{e}_\phi = \mathbf{J}_2$$

$$\begin{aligned}
 I &= \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \int_{R_1}^{R_2} C_1 \gamma_1 \frac{d}{\rho} d\rho = C_1 \gamma_1 d \ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right) \\
 &= \frac{4U\gamma_1\gamma_2 d}{\pi(\gamma_1 + \gamma_2)} \ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right) = 3.137 \times 10^5 \text{ A}
 \end{aligned}$$

弧片的电阻为

$$R = \frac{U}{I} = 9.56 \times 10^{-5} \Omega$$

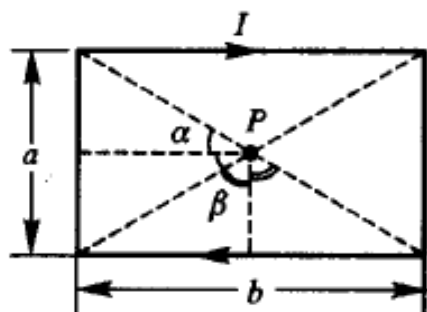
3-5 分别求题 3-5 图(1)所示各种形状的线电流在真空中的 P 点所产生的磁感应强度。



分析：直接计算或利用已知结论

对于结构形态比较复杂的载流系统，解题的基本思路是，首先离散化整体电流分布为最大的典型的元电流分布的组合，求出相应于元电流的场中元磁感应强度的解答；然后，应用叠加原理，合成所有元电流的贡献，即得待求的 B 场分布

(a) 本题载流系统的构造可分解为四段有限长直载流导线的组合。



根据教材例3-4 (有限长直载流导线的磁场), 有

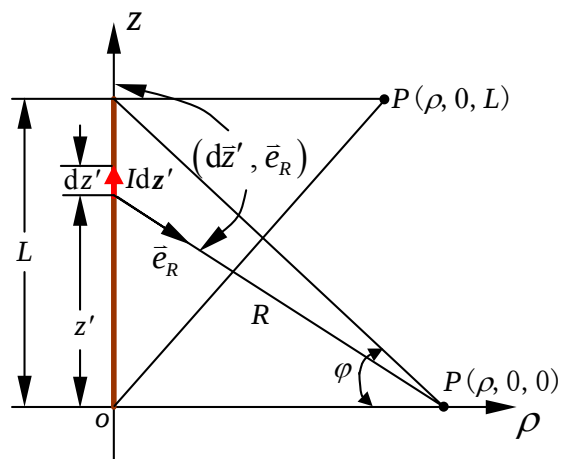
$$B_P = 2 \cdot \frac{\mu_0 I}{4\pi \left(\frac{b}{2}\right)} (\sin\alpha + \sin\alpha) + 2 \cdot \frac{\mu_0 I}{4\pi \left(\frac{a}{2}\right)} (\sin\beta + \sin\beta)$$

$$= \frac{\mu_0 I}{\pi b} \cdot 2 \cdot \frac{\frac{a}{2}}{\sqrt{\left(\frac{a}{2}\right)^2 + \left(\frac{b}{2}\right)^2}} + \frac{\mu_0 I}{\pi a} \cdot 2 \cdot \frac{\frac{b}{2}}{\sqrt{\left(\frac{a}{2}\right)^2 + \left(\frac{b}{2}\right)^2}}$$

$$= \frac{2\mu_0 I}{\pi} \cdot \frac{\sqrt{a^2 + b^2}}{ab}$$

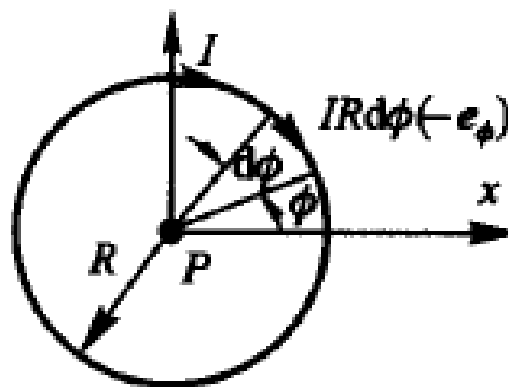
B_P 方向垂直于该载流线圈平面(可取为 e_z 方向)。

例3-4



$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi\rho} \sin\varphi \vec{e}_\phi$$

(b) 本题载流系统的构造可离散化为无限多个元电流 $Idl = IRd\phi$ 的组合。



如图示设定的坐标系,可见电流元为 $IRd\phi(-e_\phi)$,由毕奥—萨伐尔定律可得:

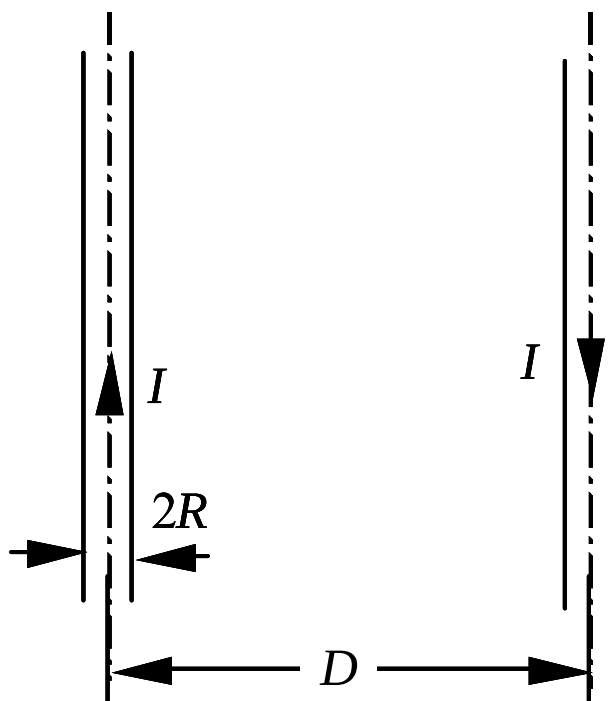
$$d\mathbf{B}_P = \frac{\mu_0}{4\pi} \cdot \frac{IRd\phi(-e_\phi) \times (-e_\rho)}{R^2} = \frac{\mu_0 I}{4\pi R} d\phi(-e_z)$$

$$\mathbf{B}_P = \int d\mathbf{B}_P = \frac{\mu_0 I}{4\pi R} \int_0^{2\pi} d\phi(-e_z) = \frac{\mu_0 I}{2R}(-e_z)$$

$$\bar{B}(\bar{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{l'} \frac{Id\bar{l}' \times \bar{e}_R}{|\bar{r} - \bar{r}'|^2}$$

3-6 真空中两根平行长直导线的截面半径都为 R ，轴线距离为 D ，导线中电流为 I ，如题3-6图所示

- (1) 试求在两导线的轴线平面上各处 B 的表达式；
- (2) 若两导线的电流同方向，求 B 的表达式。



题3-6图

3-6 分析

(1) 单根无限长直载流导线的磁场问题（安培环路定律）；

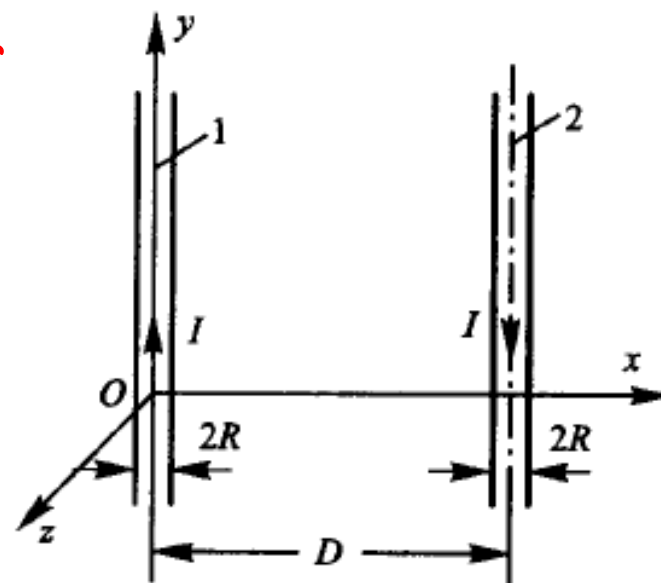
导线外 $\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} \vec{e}_\phi \quad (\rho \geq R)$

导线内 $\vec{B} = \frac{\mu_0 I \rho}{2\pi R^2} \vec{e}_\phi \quad (\rho \leq R)$

(2) 2根导线—应用叠加原理

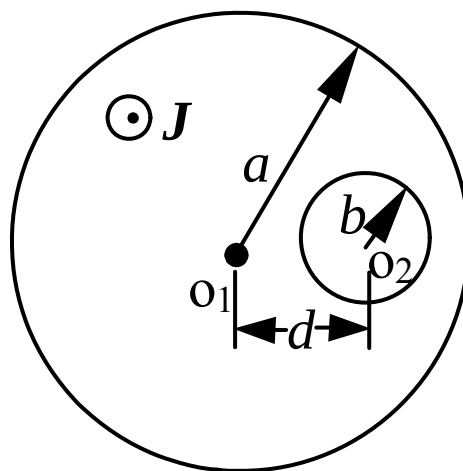
3-6 计算 (1) 试求在两导线的轴线平面上各处 B 的表达式;
 设 $\vec{B}$ 的正方向为 z 方向:

$$\vec{B} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 I}{2\pi x} - \frac{\mu_0 I}{2\pi(D-x)} = -\frac{\mu_0 ID}{2\pi x(D-x)} & \text{导线外} \\ & (x \leq -R; R \leq x \leq (D-R) \text{ 和 } x \geq (D+R)) \\ -\frac{\mu_0 Ix}{2\pi R^2} - \frac{\mu_0 I}{2\pi(D-x)} = -\frac{\mu_0 I(R^2 - x^2 + xD)}{2\pi R^2(D-x)} & \text{导线1内部} \\ & (-R \leq x \leq R) \\ -\frac{\mu_0 I}{2\pi x} - \frac{\mu_0 I(D-x)}{2\pi R^2} = \frac{\mu_0 I(x^2 - R^2 - xD)}{2\pi x R^2} & \text{导线2内部} \\ & ((D-R) \leq x \leq (D+R)) \end{cases}$$



题 3-6 图(3)

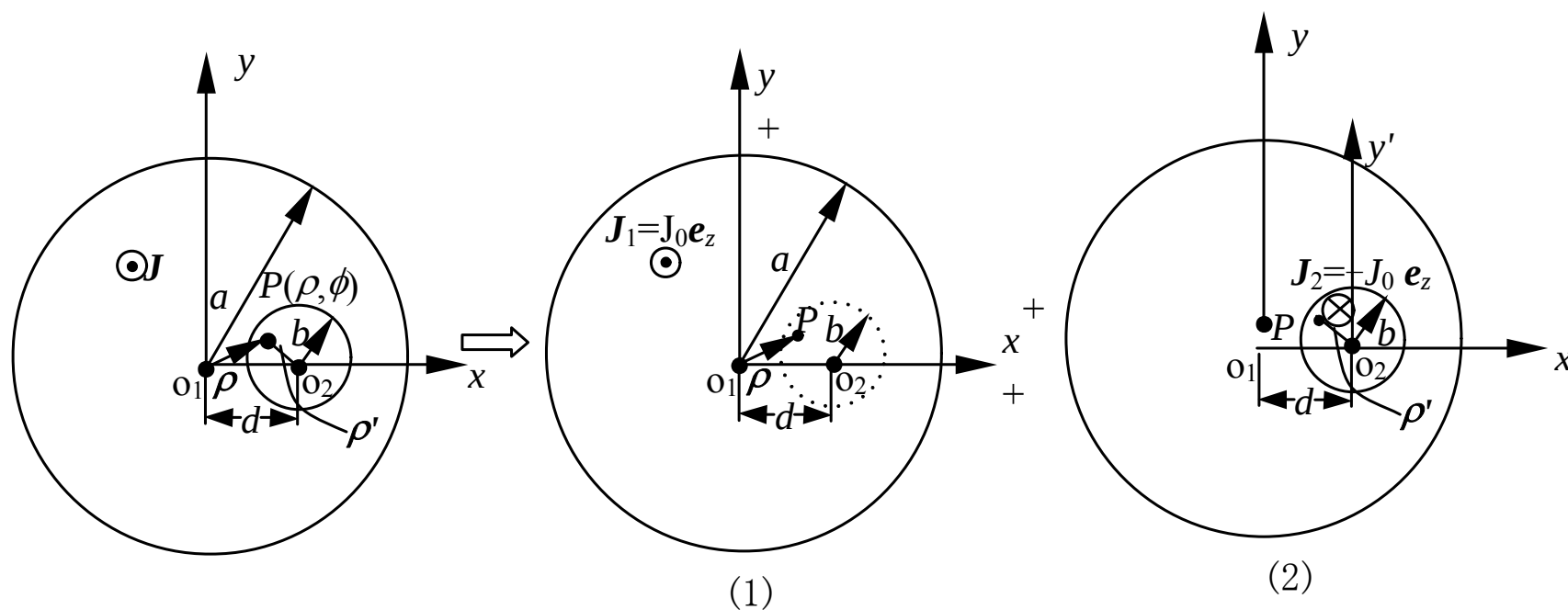
3-8 真空中，一通有电流(电流密度为 $J=J_0\mathbf{k}$)，半径为 a 的无限长圆柱内，有一半径为 b 不同轴的圆柱形空洞。两轴线间相距 d ，如题3-8图所示。试证：小圆柱内的 $\mathbf{B}$ 均匀，且其值为 $\mu_0 J_0 d/2$ 。



题 3-8 图

3-8 分析

应用安培环路定理分别求图(1)和图(2)的磁场，再叠加。



$$2\pi\rho B_{1\phi} = \mu_0\pi\rho^2 J_0$$

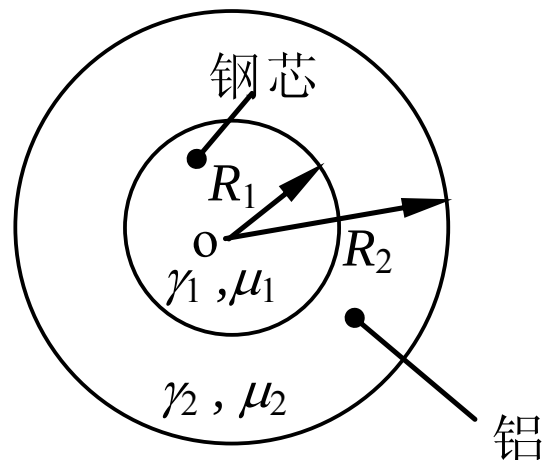
$$\mathbf{B}_1 = B_{1\phi}\mathbf{e}_\phi = \frac{\mu_0 J_0}{2}\rho\mathbf{e}_\phi \quad (0 < \rho < a)$$

3-10 设载流为 I 的钢芯电缆，其内导体(钢芯)电导率为 γ_1 ，磁导率 $\mu_1 = 500\mu_0$ ；外层导体(铝)电导率为 γ_2 ，磁导率 $\mu_2 \approx \mu_0$ 。求：

- (1) 电缆内电流的分布。
- (2) 电缆内外各处(即 $\rho < R_1$ ， $R_1 < \rho < R_2$ 和 $\rho > R_2$ 三区域中)磁感应强度 B 的分布；

分析

- (1) 平行平面场、轴对称场
- (2) 内、外导体中的电流密度分别为恒定值
- (3) 两导体中电流的代数和等于总电流
- (4) 内外导体中的电场强度相等



题 3-10 图

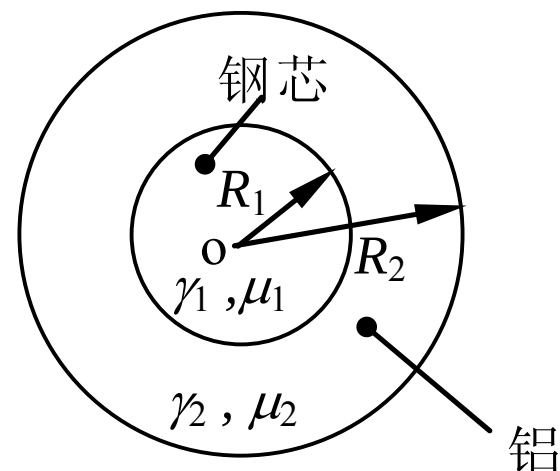
3-10 解： 设钢芯与外层铝导体中的电流密度分别为

$$\vec{J}_1 = J_1 \vec{e}_z \quad \vec{J}_2 = J_2 \vec{e}_z$$

$$\left\{ \begin{array}{l} J_1 \pi R_1^2 + J_2 \pi (R_2^2 - R_1^2) = I \\ \frac{J_1}{\gamma_1} = \frac{J_2}{\gamma_2} \quad (\mathbf{E}_{1z} = \mathbf{E}_{2z}) \end{array} \right.$$

$$J_1 = \frac{r_1}{r_2} \frac{I}{\pi [R_2^2 + (\frac{r_1}{r_2} - 1) R_1^2]}$$

$$J_2 = \frac{I}{\pi [R_2^2 + (\frac{\gamma_1}{\gamma_2} - 1) R_1^2]}$$



题 3-10 图

应用安培环路定律

$$\rho < R_1$$

$$B_1 2\pi\rho = \mu_1 J_1 \pi \rho^2$$

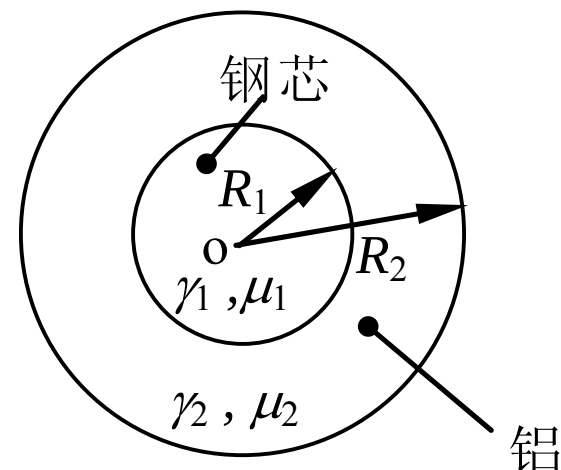
$$\vec{B}_1 = \frac{\mu_1 J_1}{2} \rho \vec{e}_\phi = 250 \mu_0 J_1 \rho \vec{e}_\phi \quad (\rho < R_1)$$

$$R_1 < \rho < R_2$$

$$B_2 2\pi\rho = \mu_2 [J_1 \pi R_1^2 + J_2 \pi (\rho^2 - R_1^2)]$$

$$\vec{B}_2 = \frac{\mu_0 J_2}{2} \rho \vec{e}_\phi + \frac{\mu_0 R_1^2 (J_1 - J_2)}{2\rho} \vec{e}_\phi \quad (R_1 < \rho < R_2)$$

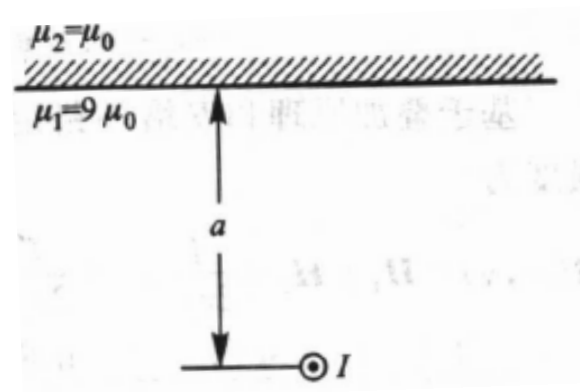
$$\rho > R_2 \quad B_3 2\pi\rho = \mu_0 I \quad \vec{B}_3 = \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} \vec{e}_\phi \quad \rho > R_2$$



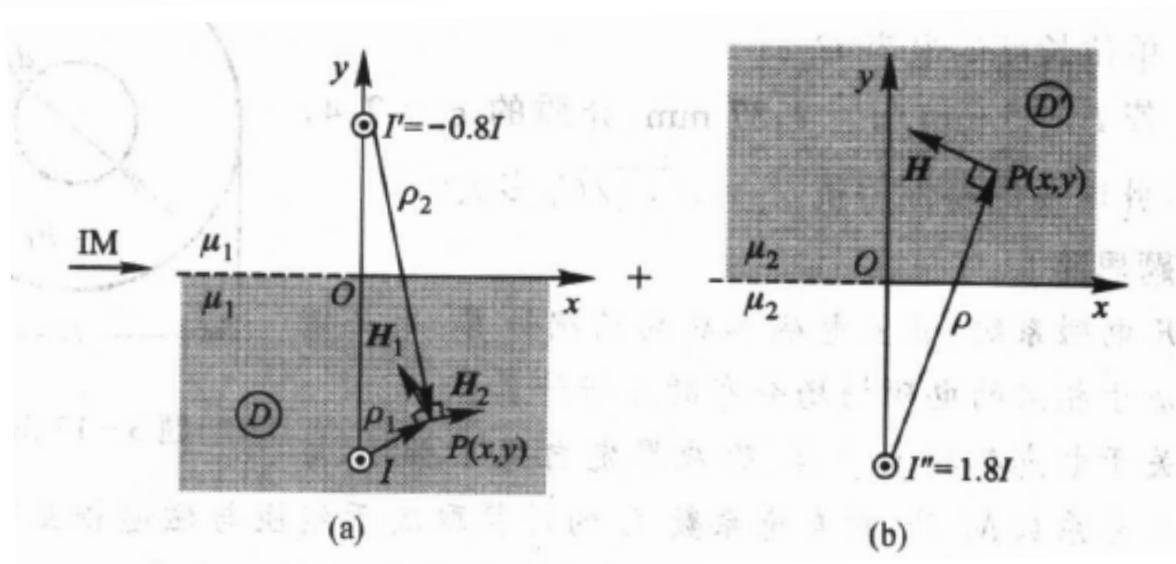
题 3-10 图

3-16 图, 求两种媒质中的磁场强度和载流导线每单位长度所受力。

解: 采用镜像法



$$\text{镜像电流 } I' = \frac{\mu_2 - \mu_1}{\mu_2 + \mu_1} I = -0.8I, I'' = \frac{2\mu_1}{\mu_2 + \mu_1} I = 1.8I。$$



(1) 媒质 μ_1 的 D 域中的磁场强度:

分析可知:

$$\rho_1 = xe_x + (y+a)e_y, \quad \rho_2 = xe_x + (y-a)e_y$$

对应于 H_1 的单位矢量

$$e_{\phi_1} = e_z \times e_{\rho_1} = [xe_y - (y+a)e_x]/\rho_1$$

对应于 H_2 的单位矢量

$$e_{\phi_2} = e_z \times e_{\rho_2} = [xe_y - (y-a)e_x]/\rho_2$$

基于叠加原理和安培环路定律的应用,可得媒质 μ_1 中任意场点处的磁场强度为

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(x, y) &= \mathbf{H}_1 + \mathbf{H}_2 = \frac{I}{2\pi\rho_1} e_{\phi_1} + \frac{I'}{2\pi\rho_2} e_{\phi_2} = \frac{I}{2\pi} \left[\frac{xe_y - (y+a)e_x}{x^2 + (y+a)^2} - 0.8 \cdot \frac{xe_y - (y-a)e_x}{x^2 + (y-a)^2} \right] \\ &= \frac{I}{2\pi} \left\{ - \left[\frac{y+a}{x^2 + (y+a)^2} - \frac{0.8 \cdot (y-a)}{x^2 + (y-a)^2} \right] e_x + \left[\frac{x}{x^2 + (y+a)^2} - \frac{0.8x}{x^2 + (y-a)^2} \right] e_y \right\} \end{aligned}$$

(2) 媒质 μ_2 的 D' 域中的磁场强度:

$$\mathbf{H}(x, y) = \frac{I''}{2\pi\rho} \mathbf{e}_\phi = \frac{0.9I}{\pi} \frac{xe_y - (y+a)e_x}{x^2 + (y+a)^2}$$

(3) 镜像电流 I' 在导线处产生的磁感应强度 $\mathbf{B}$ 为

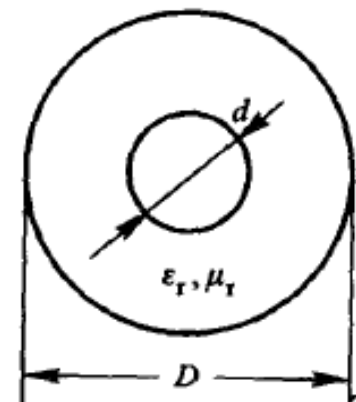
$$\mathbf{B} = \frac{\mu_1 I'}{2\pi(2a)} \mathbf{e}_x = -\frac{9\mu_0 \cdot 0.8I}{4\pi a} \mathbf{e}_x = -\frac{1.8\mu_0 I}{\pi a} \mathbf{e}_x$$

故基于安培力公式, 载流导线上每单位长度所受之力为

$$\mathbf{F}_l = I \cdot 1 \cdot \mathbf{e}_z \times \mathbf{B} = -\frac{1.8\mu_0 I^2}{\pi a} \mathbf{e}_y$$

3-17 一无损耗同轴电缆尺寸如题 3-17 图所示。求：

- (1) 单位长度的外电感 L_0 ；
- (2) 单位长度的电容 C_0 ；
- (3) 若 $D = 5 \text{ mm}$, $d = 1.37 \text{ mm}$, 介质的 $\epsilon_r = 2.4$, $\mu_r = 1$, 求此电缆的特性阻抗 $Z_0 = \sqrt{L_0/C_0}$ 多大？



分析

计算电感参数

$$I \rightarrow B \rightarrow \Phi \rightarrow \Psi \rightarrow L = \frac{\Psi_L}{I}, M = \frac{\Psi_M}{I}$$

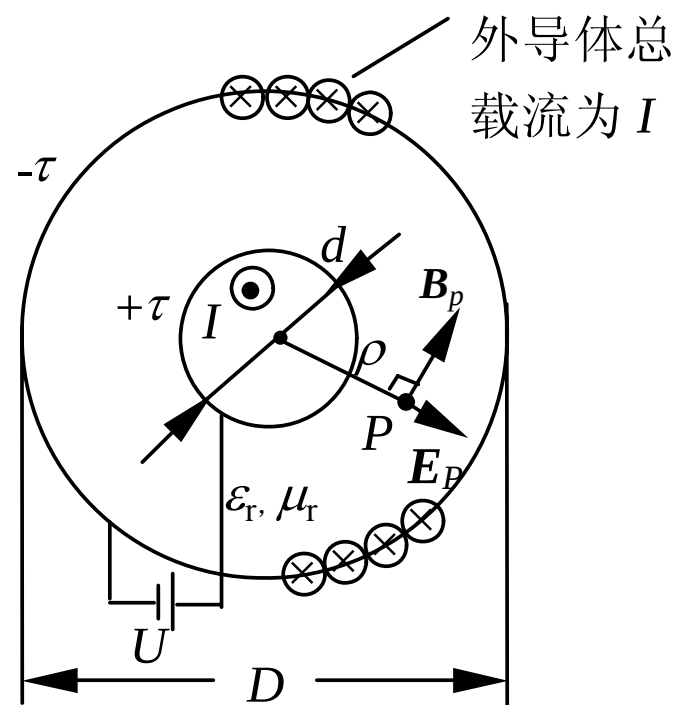
计算电容参数

$$q \rightarrow E \rightarrow U \rightarrow C = \frac{q}{U}$$

3-17 计算外自感参数（同书例3-19）

如图设该同轴电缆载流为 I 。理想化绝缘媒质 (ϵ_r, μ_r) 中的磁场具有圆柱对称的平行平面场特征，故可直接引用安培环路定律解得

$$\bar{\mathbf{B}}_p = \frac{\mu_0 \mu_r I}{2\pi\rho} \bar{\mathbf{e}}_\phi \quad \left(\frac{d}{2} < \rho < \frac{D}{2}\right)$$



3-17

$$\psi_0 = \int d\psi_0 = \int 1 \cdot d\Phi_0 = \int_S \vec{B}_0 \cdot d\vec{S}$$

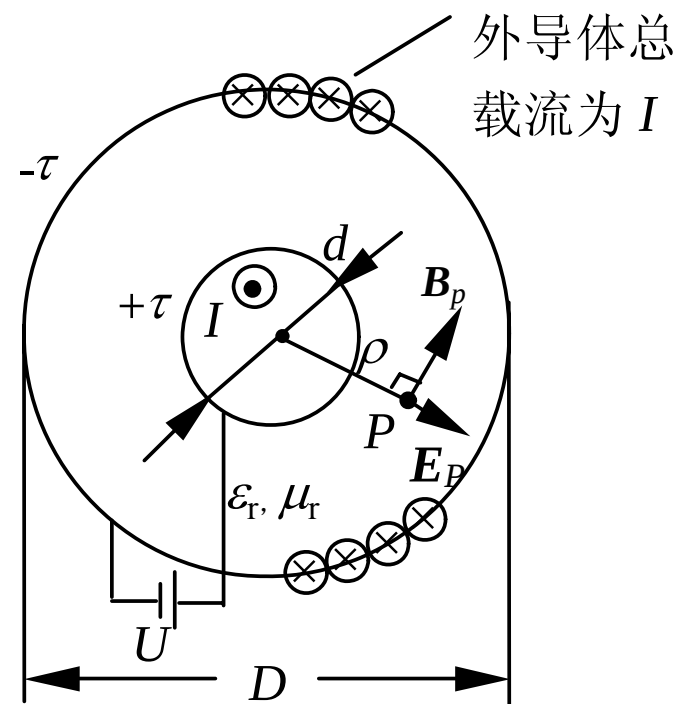
$$= \int_{\frac{d}{2}}^{\frac{D}{2}} \frac{\mu_0 \mu_r I}{2\pi \rho} l d\rho = \frac{\mu_0 \mu_r I l}{2\pi} \ln \frac{D}{d}$$



$$L_0 = \frac{\psi_0}{Il} = \frac{\mu_0 \mu_r}{2\pi} \ln \frac{D}{d}$$

单位长度的外自感

$$\vec{B}_p = \frac{\mu_0 \mu_r I}{2\pi \rho} \vec{e}_\phi \quad \left(\frac{d}{2} < \rho < \frac{D}{2}\right)$$



3-17

单位长度的电容

设该同轴电缆内外导体带电为 $+\tau$ 和 $-\tau$ ，理想化绝缘介质（ ϵ_r ）中的电场具有圆柱对称的平行平面场特征，可直接引用高斯定理，解得

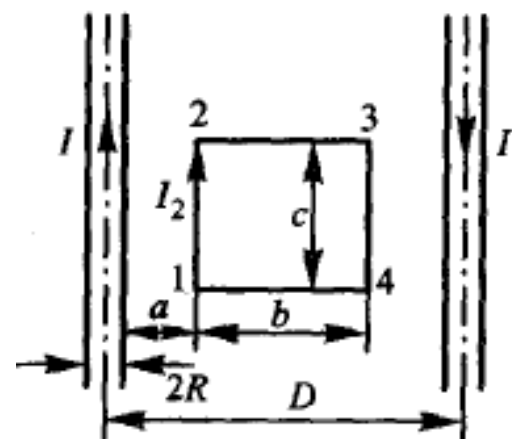
$$\vec{E}_\rho = \frac{\tau}{2\pi\epsilon_0\epsilon_r\rho} \vec{e}_\rho$$

$$U = \int \vec{E} \cdot d\vec{\rho} = \int_{\frac{d}{2}}^{\frac{D}{2}} \frac{\tau}{2\pi\epsilon_0\epsilon_r} d\rho = \frac{\tau}{2\pi\epsilon_0\epsilon_r} \ln \frac{D}{d}$$

$$C_0 = \frac{\tau}{U} = \frac{2\pi\epsilon_0\epsilon_r}{\ln \frac{D}{d}} \quad \text{单位长度的电容}$$

3-24 参阅题 3-24 图,当线框通有电流 I_2 时,试用以下方法求长直导线(通有电流 I)对它的作用力。

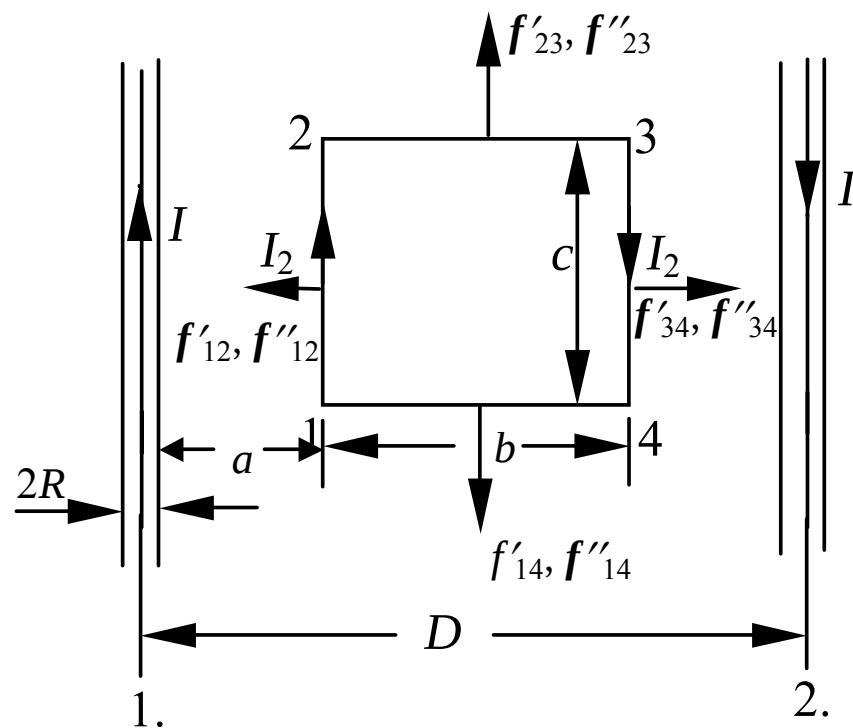
- (1) 用计算式 $\mathbf{F} = \int I(d\mathbf{l} \times \mathbf{B})$;
- (2) 应用虚功原理。



3-24 (1)

当应用安培力公式计算磁场力时，必须遵循由元电流 $I dl$ 叉积其所在处的 $\mathbf{B}$ 来定义元电流所受元磁场力 $d\mathbf{F}$ 的参考方向

应用叠加原理



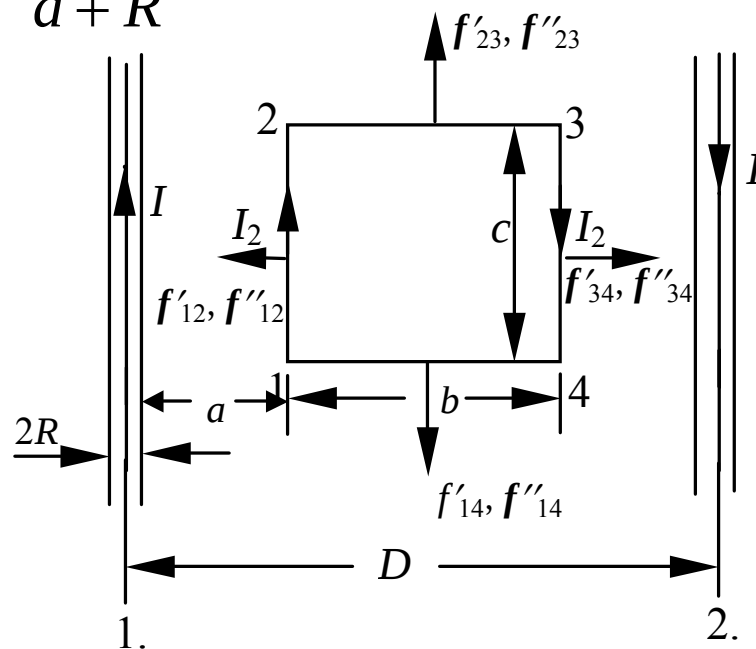
3-24 (1)

载流导线1产生的磁场对载流线框的作用力。按图示线框各边受力的参考正方向，可得

$$f'_{12} = \left| \int I (d\mathbf{l} \times \mathbf{B}) \right| = \frac{I I_2 \mu_0 c}{2\pi(a+R)}$$

$$f'_{23} = f'_{14} = \frac{I I_2 \mu_0}{2\pi} \int_{(a+R)}^{(a+b+R)} \frac{d\rho}{\rho} = \frac{I I_2 \mu_0}{2\pi} \ln \frac{a+b+R}{a+R}$$

$$f'_{34} = \frac{I I_2 \mu_0 c}{2\pi(a+b+R)}$$



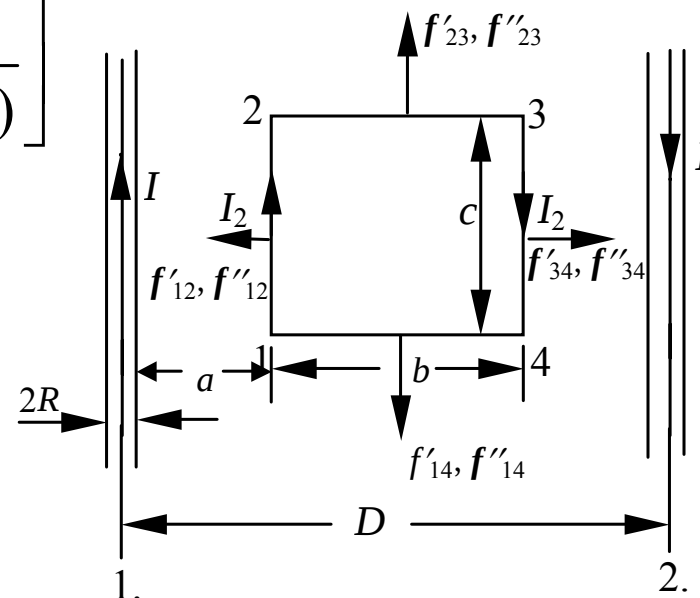
3-24 (1)

同理，可得载流导线2产生于载流线圈上的作用力 f''_{12} ， f''_{23} ， f''_{34} 和 f''_{14} 。于是，最终作用于载流线圈各边的合力分别为

$$f_{12} = f'_{12} + f''_{12} = \frac{II_2\mu_0 c}{2\pi} \left[\frac{1}{a+R} + \frac{1}{D-(a+R)} \right]$$

$$f_{23} = f_{14} = f'_{23} + f''_{23} = \frac{II_2\mu_0}{2\pi} \ln \frac{(a+b+R)(D-a-R)}{(D-a-b-R)(a+R)}$$

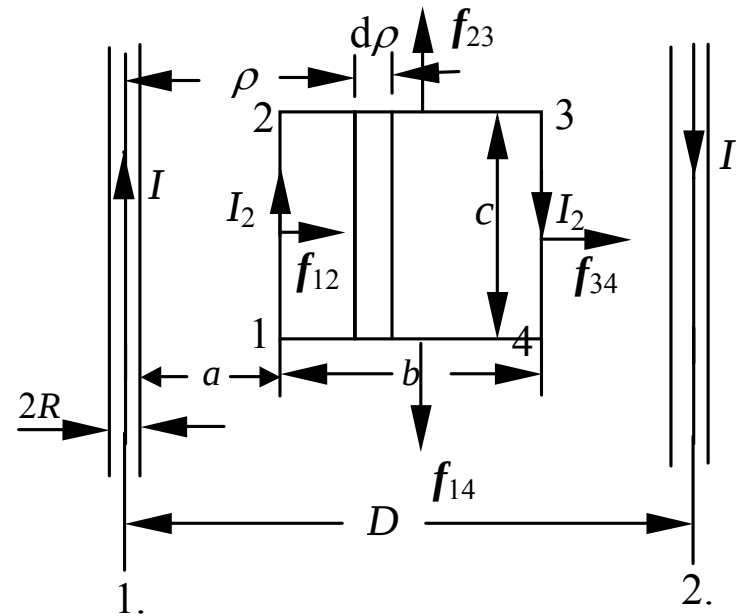
$$f_{34} = f'_{34} + f''_{34} = \frac{II_2\mu_0 c}{2\pi} \left[\frac{1}{a+b+R} + \frac{1}{D-(a+b+R)} \right]$$



3-24 (2)

为应用虚功原理，应首先解出两载流系统的互感系数 M 。
由载流导线1产生的与线框交链的互感磁通链为：

$$\begin{aligned}\psi_1 = \phi_1 &= \int_s \mathbf{B}_1 \cdot d\mathbf{S} \\ &= \int_{a+R}^{a+b+R} \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} c d\rho = \frac{\mu_0 c I}{2\pi} \ln \frac{a+b+R}{a+R}\end{aligned}$$



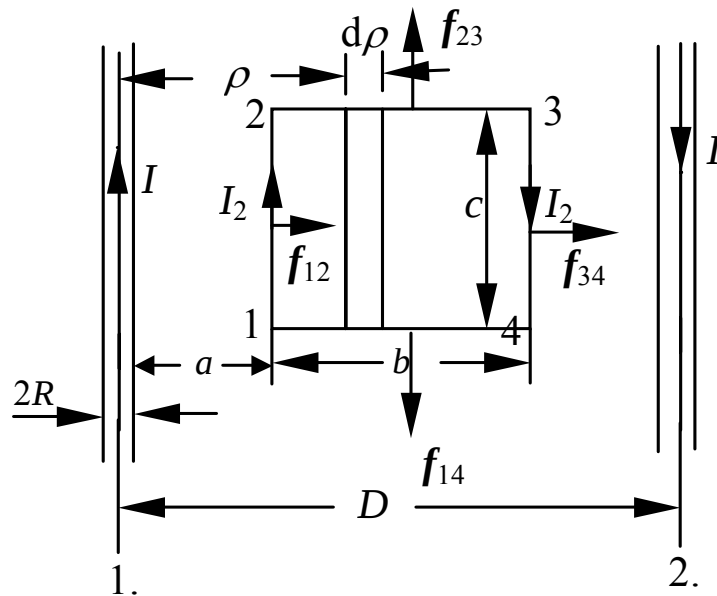
3-24 (2)

载流导线2产生的与线框交链的互感磁通链为：

$$\begin{aligned}\psi_2 = \phi_2 &= \int_{D-a-b-R}^{D-a-R} \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho} c d\rho \\ &= \frac{\mu_0 c I}{2\pi} \ln \frac{D-a-R}{D-a-b-R}\end{aligned}$$



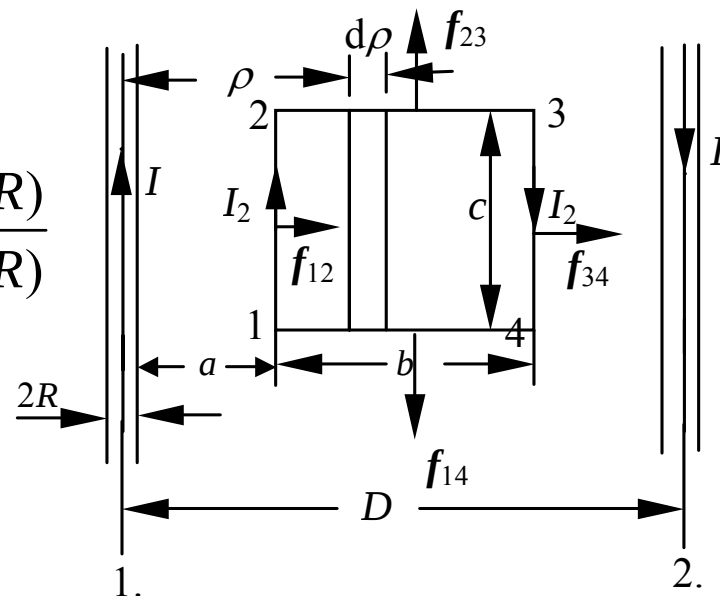
$$M = \frac{\psi_M}{I} = \frac{\psi_1 + \psi_2}{I} = \frac{\mu_0 c}{2\pi} \ln \frac{(a+b+R)(D-a-R)}{(D-a-b-R)(a+R)}$$



3-24 (2)

$$M = \frac{\psi_M}{I} = \frac{\psi_1 + \psi_2}{I} = \frac{\mu_0 c}{2\pi} \ln \frac{(a+b+R)(D-a-R)}{(D-a-b-R)(a+R)}$$

线框边受力



$$f_{12} = \frac{\partial w_m}{\partial g} \Big|_{I_k=c} = \frac{\partial (M I I_2)}{\partial (a+R)} \Big|_{I_k=c} = \frac{-I I_2 \mu_0 c}{2\pi} \left(\frac{1}{D-(a+R)} + \frac{1}{a+R} \right)$$

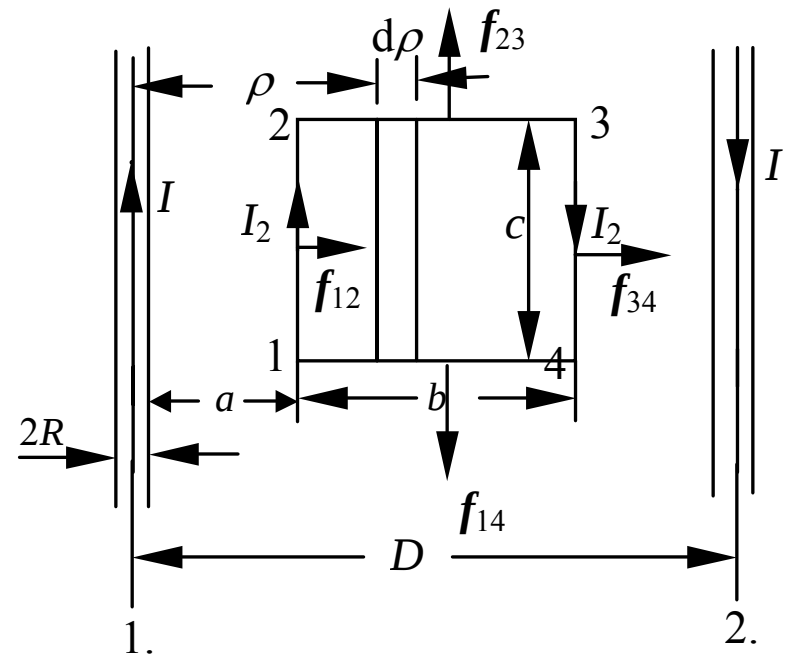
$$f_{34} = \frac{\partial (M I I_2)}{\partial (a+b+R)} \Big|_{I_k=c} = \frac{I I_2 \mu_0 c}{2\pi} \left(\frac{1}{a+b+R} + \frac{1}{D-(a+b+R)} \right)$$

$$f_{14} = f_{23} = \frac{\partial (M I I_2)}{\partial c} \Big|_{I_k=c} = \frac{I I_2 \mu_0}{2\pi} \ln \frac{(a+b+R)(D-a-R)}{(D-a-b-R)(a+R)}$$

3-24 (2)

问题：计算力时，可否以其他量为广义坐标？不同广义坐标计算结果是否一样？

如计算 f_{12} 时，可否以 $D-(a+R)$ 为广义坐标？



3-24 (2)

$$\begin{aligned} f_{12} &= \frac{\partial W_M}{\partial(D-(a+R))} \Big|_{I=C} = \frac{\partial W_M}{\partial(a+R)} \frac{\partial(a+R)}{\partial(D-(a+R))} \\ &= -\frac{\partial W_M}{\partial(a+R)} \end{aligned}$$

$$x = a + R, y = D - (a + R)$$

$$y = D - x$$

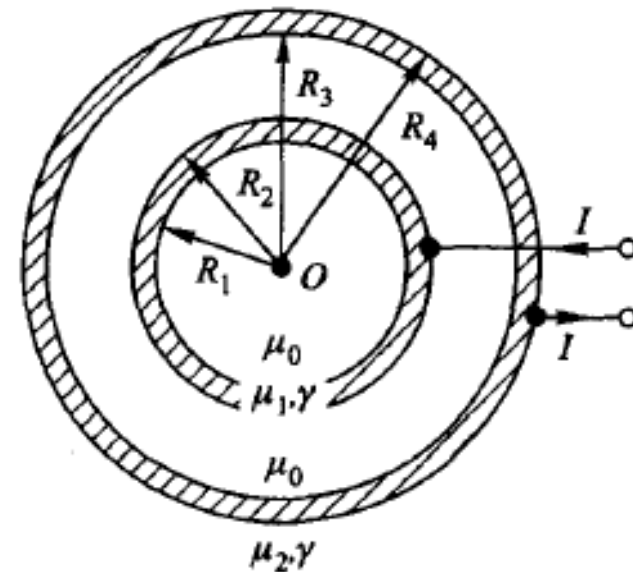
$$dy = -dx$$

$$M = \frac{\psi_M}{I} = \frac{\psi_1 + \psi_2}{I} = \frac{\mu_0 c}{2\pi} \ln \frac{(a+b+R)(D-a-R)}{(D-a-b-R)(a+R)}$$

3-25 求题3-25图所示两同轴导体壳系统中储存的磁场能量及自感。

分析

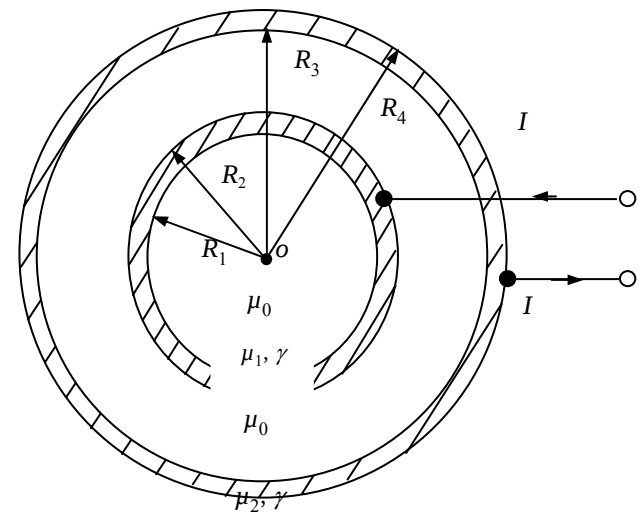
- (1) 轴对称、平行平面磁场
- (2) 安培环路定律计算磁场强度
- (3) 能量法计算电感



解：

(1) 磁场强度—安培环路定律

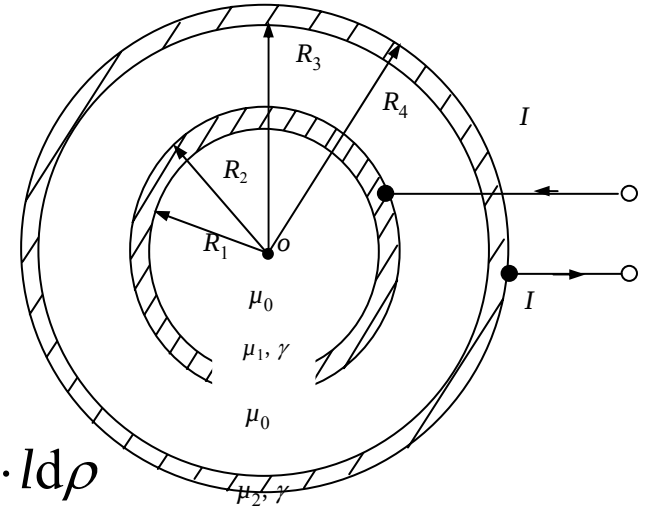
$$H_{\phi}(\rho) = \begin{cases} 0 & (\rho < R_1 \text{ 或 } \rho > R_4) \\ \frac{I(\rho^2 - R_1^2)}{2\pi\rho(R_2^2 - R_1^2)} & (R_1 < \rho < R_2) \\ \frac{I}{2\pi\rho} & (R_2 < \rho < R_3) \\ \frac{I(R_4^2 - \rho^2)}{2\pi\rho(R_4^2 - R_3^2)} & (R_3 < \rho < R_4) \end{cases}$$



题3-25图

(2) 磁场能量

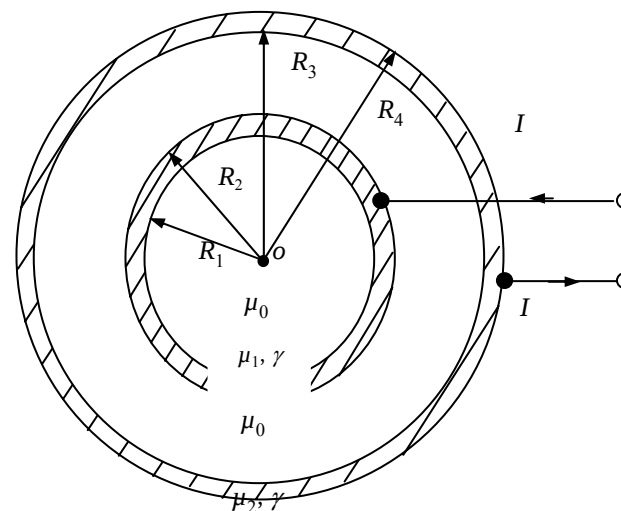
$$\begin{aligned}
 W_m &= \int_V \frac{1}{2} \mu H^2 dv = \frac{\mu_1}{2} \int_{R_1}^{R_2} \left[\frac{I(\rho^2 - R_1^2)}{2\pi(R_2^2 - R_1^2)\rho} \right]^2 2\pi\rho \cdot l d\rho \\
 &\quad + \frac{\mu_0}{2} \int_{R_2}^{R_3} \frac{I}{2\pi\rho} 2\pi\rho \cdot l d\rho + \frac{\mu_2}{2} \int_{R_3}^{R_4} \left[\frac{I(R_4^2 - \rho^2)}{2\pi\rho(R_4^2 - R_3^2)} \right]^2 2\pi\rho \cdot l d\rho \\
 &= \frac{I^2 l}{4\pi} \left\{ \frac{\mu_1}{(R_2^2 - R_1^2)^2} \left[\frac{R_2^4 - R_1^4}{4} + R_1^4 \ln \frac{R_2}{R_1} - R_1^2 (R_2^2 - R_1^2) \right] \right. \\
 &\quad \left. + \mu_0 \ln \frac{R_3}{R_2} + \frac{\mu_2}{(R_4^2 - R_3^2)^2} \left[\frac{R_4^4 - R_3^4}{4} + R_4^4 \ln \frac{R_4}{R_3} - R_4^2 (R_4^2 - R_3^2) \right] \right\}
 \end{aligned}$$



题3-25图

(3) 自感

$$L = \frac{2w_m}{I^2} = \frac{l}{2\pi} \left\{ \frac{\mu_1}{(R_2^2 - R_1^2)^2} \left[\frac{R_2^4 - R_1^4}{4} + R_1^4 \ln \frac{R_2}{R_1} - R_1^2 (R_2^2 - R_1^2) \right] \right. \\ \left. + \mu_0 \ln \frac{R_3}{R_2} + \frac{\mu_2}{(R_4^2 - R_3^2)^2} \left[\frac{R_4^4 - R_3^4}{4} + R_4^4 \ln \frac{R_4}{R_3} - R_4^2 (R_4^2 - R_3^2) \right] \right\}$$



题3-25图

4-1

已知在某一理想电介质(参数为 $\gamma = 0$, $\varepsilon = 4\varepsilon_0$, $\mu = 5\mu_0$)中的位移电流密度为 $2\cos(\omega t - 5z) \vec{e}_x$ 微安/米²。求:

- (1) 该媒质中的 D 和 E ;
- (2) 该媒质中的 B 和 H 。

分析: 对于正弦、稳态、时变电磁场问题, 既可应用时域解法; 也可应用频域(相量)解法, 解得相量解后, 再反变换为时域解。

在频域求解, 能将积分(微分)转化成代数运算。用频域解法常比较简单。

4-1 解1: 相量表示计算

$$\vec{J}_D = 2 \cos(\omega t - 5z) \vec{e}_x$$

注意: 采用有效值

$$\dot{\mathbf{J}}_D = \sqrt{2} e^{-j5z} \mathbf{e}_x \left(\mu \text{ A} / \text{m}^2 \right)$$



$$\dot{\mathbf{J}}_D = j\omega \dot{\mathbf{D}}$$

$$\dot{\mathbf{D}} = \frac{1}{j\omega} \dot{\mathbf{J}}_D = -j \frac{\sqrt{2}}{\omega} e^{-j5z} \mathbf{e}_x = \frac{\sqrt{2}}{\omega} e^{-j(5z + \frac{\pi}{2})} \mathbf{e}_x \quad -j = e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

$$\dot{\mathbf{E}} = \frac{\dot{\mathbf{D}}}{\varepsilon} = -j \frac{\sqrt{2}}{4\varepsilon_0 \omega} e^{-j5z} \mathbf{e}_x = \frac{\sqrt{2}}{4\varepsilon_0 \omega} e^{-j(5z + \frac{\pi}{2})} \mathbf{e}_x$$

注意: 采用余弦函数表示

$$D(z, t) = \frac{2}{\omega} \cos(\omega t - 5z - \frac{\pi}{2}) \mathbf{e}_x = \frac{2}{\omega} \sin(\omega t - 5z) \mathbf{e}_x \left(\mu \text{C} / \text{m}^2 \right)$$

注意: 转换成最大值

$$E(z, t) = \frac{1}{2\varepsilon_0 \omega} \sin(\omega t - 5z) \mathbf{e}_x \left(\mu \text{V} / \text{m} \right)$$

4-1 计算

$$\dot{\mathbf{E}} = \frac{\dot{\mathbf{D}}}{\varepsilon} = -j \frac{\sqrt{2}}{4\varepsilon_0\omega} e^{-j5z} \mathbf{e}_x \quad + \quad \nabla \times \dot{\mathbf{E}} = -j\omega \dot{\mathbf{B}}$$



$$\dot{\mathbf{B}} = j \frac{1}{\omega} \frac{\partial \dot{\mathbf{E}}}{\partial z} \mathbf{e}_y = -j \frac{\frac{\sqrt{2}}{4} \cdot 5}{\varepsilon_0 \omega^2} e^{-j5z} \mathbf{e}_y \Rightarrow \mathbf{B}(z, t) = \frac{2.5}{\varepsilon_0 \omega^2} \sin(\omega t - 5z) \mathbf{e}_y \text{ (}\mu\text{T)}$$

$$\dot{\mathbf{H}} = \frac{\dot{\mathbf{B}}}{\mu} = -j \frac{\frac{\sqrt{2}}{4}}{\mu_0 \varepsilon_0 \omega^2} e^{-j5z} \mathbf{e}_y \Rightarrow \mathbf{H}(z, t) = \frac{1}{2\mu_0 \varepsilon_0 \omega^2} \sin(\omega t - 5z) \mathbf{e}_y \left(\frac{\mu\text{A}}{\text{m}} \right)$$

4-1 解2: 用瞬时值计算

$$\vec{J}_D = 2 \cos(\omega t - 5z) \vec{e}_x$$

$$\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \vec{J}_D \longrightarrow D = \int_0^t J_D dt = \frac{2}{\omega} \sin(\omega t - 5z) \Big|_0^t = \frac{2}{\omega} \sin(\omega t - 5z) + \frac{2}{\omega} \sin(-5z)$$

选 $\omega t = 5z$ 为时间起点, 则

$$\vec{D} = \int_{\frac{5z}{\omega}}^t \vec{J}_D dt = \frac{2}{\omega} \sin(\omega t - 5z) \vec{e}_x \quad \vec{E} = \frac{\vec{D}}{\varepsilon} = \frac{1}{2\varepsilon_0 \omega} \sin(\omega t - 5z) \vec{e}_x$$

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\vec{E}_y = \vec{E}_z = 0$$

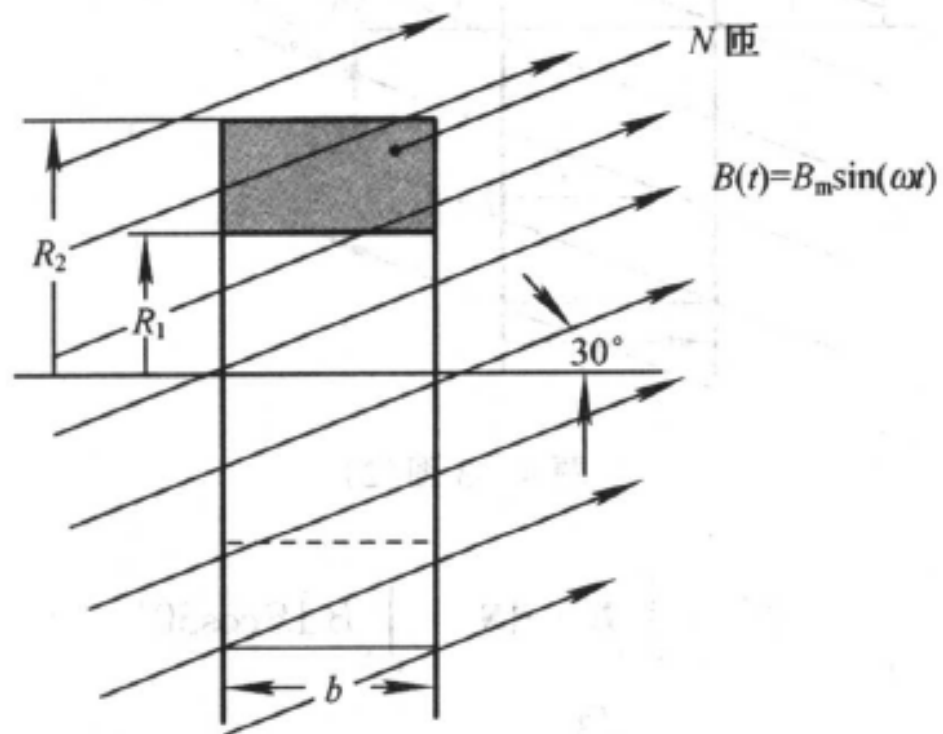
$$\frac{dE_x}{dz} \vec{e}_y = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \frac{-5}{2\varepsilon_0 \omega} \cos(\omega t - 5z) \vec{e}_y$$

$$\nabla \times \vec{E} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x & E_y & E_z \end{vmatrix}$$

$$\vec{B} = \int_{\frac{5z}{\omega}}^t \frac{5}{2\varepsilon_0 \omega} \cos(\omega t - 5z) dt \vec{e}_y = \frac{2.5}{\varepsilon_0 \omega^2} \sin(\omega t - 5z) \vec{e}_y$$

$$\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu} = \frac{1}{2\mu_0 \varepsilon_0 \omega^2} \sin(\omega t - 5z) \vec{e}_y$$

1-7 应用感应电动势法测试磁场的探测线圈(圆柱形的小线圈),以图所示方位放置于均匀的工频磁场 $B(t) = B_m \sin(\omega t)$ 中,探测线圈匝数为 N ,几何尺寸如题 4-3 图所示。求探测线圈中的感应电势值(有效值)。



1-7 计算

选取半径为 r ，厚度为 dr 的圆柱形薄壳做元线匝

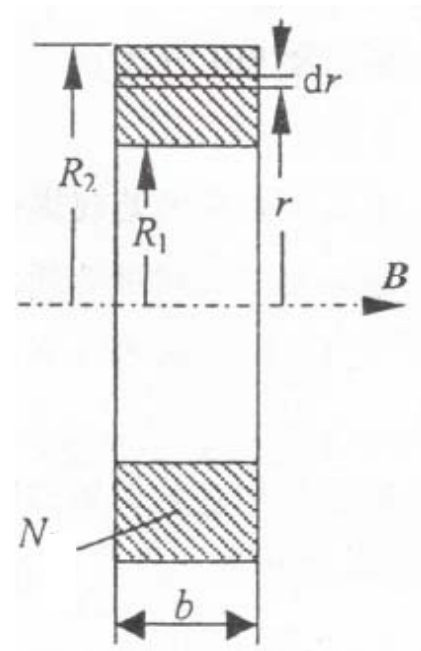
对应于该元线匝的匝数为：

$$dN = \frac{bdr}{b(R_2 - R_1)} N$$

交链该元线匝的磁通为

$$\Phi = \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = \int_S B dS \cos 30^\circ = B \frac{\sqrt{3}}{2} \pi r^2$$

$$\begin{aligned} \psi &= \int d\psi = \int_{R_1}^{R_2} \frac{bdr}{b(R_2 - R_1)} NB \frac{\sqrt{3}}{2} \pi r^2 \\ &= \frac{\sqrt{3}\pi NB_m}{6} \sin \omega t \cdot (R_2^2 + R_1 R_2 + R_1^2) \end{aligned}$$



1-7 计算

感应电势为

$$e = -\frac{d\psi}{dt} = -\frac{\sqrt{3}\pi N\omega B_m}{6} \cos \omega t \cdot (R_2^2 + R_1 R_2 + R_1^2)$$

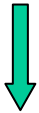
$$E = \frac{e_m}{\sqrt{2}} = \frac{\sqrt{6}\pi N\omega B_m}{12} (R_2^2 + R_1 R_2 + R_1^2)$$

4-5 设在半径分别为 a 和 b 的两个同心球之间充满着理想电介质,其介电常数为 $\epsilon = \epsilon_0$,两球间接有交变电压 $u = U_m \sin(\omega t)$ 。

(1) 应用位移电流密度的定义,求通过介质中任意点的位移电流密度;

(2) 应用交流电路的方法计算两球间任意点间的位移电流密度。

解 (1) 设内外球表面为分别带有 $+q(t)$ 和 $-q(t)$, 于是, 球内电场为

$$\vec{E}(r, t) = \frac{q(t)}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r$$
$$u(t) = \int_a^b \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_a^b \frac{q(t)}{4\pi\epsilon_0 r^2} dr = \frac{q(t)}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$
$$\frac{q(t)}{4\pi\epsilon_0} = \frac{u(t)}{\frac{1}{a} - \frac{1}{b}} = \frac{ab}{b-a} U_m \sin \omega t$$


$$4-5 \quad (1) \quad \vec{E}(r,t) = \frac{abU_m}{(b-a)r^2} \sin \omega t \vec{e}_r$$

$$\vec{J}_D = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{\epsilon_0 ab \omega U_m}{(b-a)r^2} \cos \omega t \vec{e}_r$$

解 (2) 两球间电容 $C = \frac{q}{U} = \frac{q}{\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)} = \frac{4\pi\epsilon_0 ab}{b-a}$

$$i_C = C \frac{du_C}{dt} = \frac{4\pi\epsilon_0 ab}{b-a} \omega U_m \cos \omega t = i_D$$

$$\vec{J}_D = \frac{i_D}{4\pi r^2} \vec{e}_r = \frac{\epsilon_0 ab \omega U_m}{(b-a)r^2} \cos \omega t \vec{e}_r$$

5-1 设一电偶极子作为辐射天线，已知 $q_m = 3 \times 10^{-7} \text{ C}$ ， $f = 5 \text{ MHz}$ ， $\Delta l = 0.5 \text{ m}$ ，分别求与地面成 40° 角度，离电偶极子中心为（1） 5 m 及（2） 5 km 处的 E 和 H 的表达式。

分析： 典型电偶极子产生的场 $\lambda = \frac{c}{f} = \frac{3 \times 10^8}{5 \times 10^6} = 60 \text{ m}$

（1） $r = 5 \text{ m}$ ， $r \ll \lambda$ ，可近似看作近区处理

（2） $r = 5 \text{ km}$ ， $r \gg \lambda$ ，可看作远区处理

解： 套用公式即可 注意给定量与教材上标准量的关系

$$\dot{q} = \frac{q_m \angle 0^\circ}{\sqrt{2}} \quad \dot{I} = j\omega \dot{q} = \frac{j\omega q_m \angle 0^\circ}{\sqrt{2}} \quad \theta = 90^\circ - 40^\circ = 50^\circ$$

注意给定量与教材上标准量的关系

近场: $\dot{H}_r = \dot{H}_\theta = \dot{E}_\phi = 0$

$$\dot{\vec{H}} \approx \frac{\dot{I} \Delta l \sin \theta}{4\pi r^2} \vec{e}_\phi$$

$$k = \frac{\omega}{v}$$

$$\dot{\vec{E}} \approx -j \frac{\dot{I} \Delta l \cos \theta}{2\pi \omega \epsilon_0 r^3} \vec{e}_r - j \frac{\dot{I} \Delta l \sin \theta}{4\pi \omega \epsilon_0 r^3} \vec{e}_\theta$$

远场: $\dot{H}_r = \dot{H}_\theta = \dot{E}_\phi = 0 \quad \dot{E}_r \approx 0$

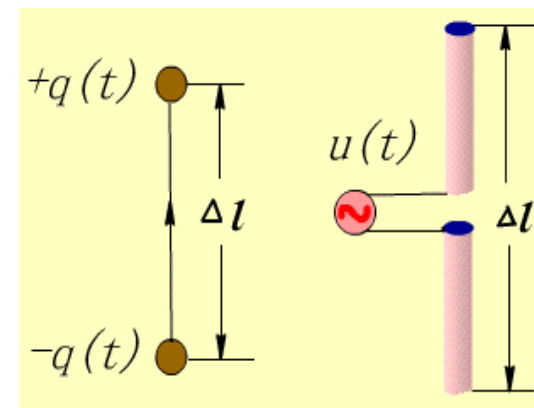
$$\dot{H}_\phi = j \frac{\dot{I} \Delta l k}{4\pi r} \sin \theta e^{-jkr}$$

$$\dot{E}_\theta = j \frac{\dot{I} \Delta l k^2}{4\pi \omega \epsilon_0 r} \sin \theta e^{-jkr}$$

5-2 设有一内阻为零的高频电源向某一单元辐射子天线供电，该天线的长度为 $\Delta l = 5$ 米，天线中的电流 $I = 35$ 安，电源的频率 $f = 10^6$ 赫，求电源的电压及其输出的功率。

分析：

当按端口参数分析单元辐射子天线的端电压、电流、辐射功率等积分量之间的关系时，可由原天线的辐射电阻出发，进行计算。



电偶极子天线

已知： $\Delta l = 5$ 米，天线中的电流 $I = 35$ 安，电源的频率 $f = 10^6$ 赫

计算：

单元辐射子天线的辐射电阻为

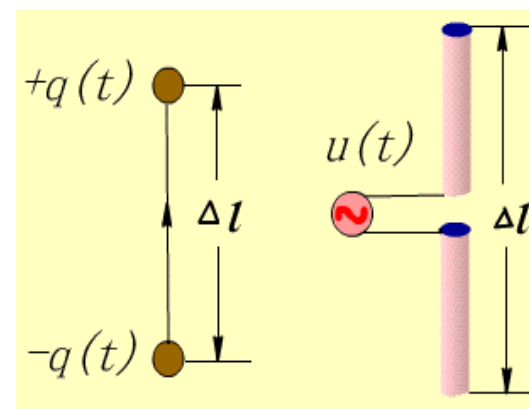
$$R_r = \frac{2\pi}{3} \left(\frac{\Delta l}{\lambda} \right)^2 \eta = 80\pi^2 \left(\frac{\Delta l}{\lambda} \right)^2 = 80\pi^2 \left(\frac{\Delta l \cdot f}{c} \right)^2 = 0.219 \Omega$$

电源内阻为零，故电源电压全部降落在辐射电阻上

$$U = R_r I = 7.665 \text{ V}$$

输出功率

$$P = I^2 R_r = 0.219 \times 35^2 = 268.275 \text{ W}$$



电偶极子天线

5-6 自由空间中某一均匀平面波的电场强度 $\dot{\vec{E}} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-j2\pi z/3}$

试决定该波的 k , ν , ω , λ , ϕ_x , ϕ_y , $\dot{\vec{H}}$ 的表达式及 $\vec{E}$ 和 $\vec{H}$ 的瞬时表达式。

分析: $\dot{\vec{E}} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-j2\pi z/3} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-jkz}$

波的传播方向: +z方向

波速 $\nu = c = 3 \times 10^8 \text{ (m/s)}$ (自由空间)

可知相位常数(波数) $k = \frac{2\pi}{3} \text{ (rad/m)}$

电场强度包括x、y分量 $\phi_x = 0^\circ$ $\phi_y = 90^\circ$

解: $\omega = k\nu = 2\pi \times 10^8 \text{ (rad/s)}$ $\lambda = \frac{2\pi}{k} = 3 \text{ m}$

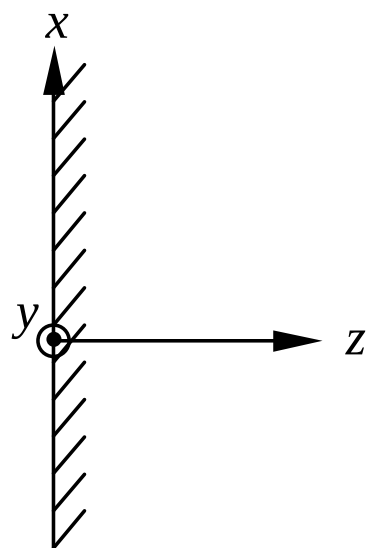
5-6

$$\dot{\vec{E}} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-j2\pi z/3} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-jkz}$$

计算：电场强度包括x、y分量 → 磁场强度也包括x、y分量

$$\dot{H}_y = \frac{\dot{E}_x}{\eta} = \frac{100}{377}e^{-j2\pi z/3} = 0.27e^{-j2\pi z/3} \quad (\text{真空 } \eta = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} \approx 377 \Omega)$$

$$\dot{H}_x = -\frac{\dot{E}_y}{\eta} = -j0.27e^{-j2\pi z/3}$$



电场强度、磁场强度与波的传播方向不满足右手规则，则电场强度与磁场强度之比为负的波阻抗

$$\vec{S} = -\dot{\vec{E}}_y \times \dot{\vec{H}}_x$$

5-6

$$\dot{\vec{E}} = (100\vec{e}_x + j100\vec{e}_y)e^{-j2\pi z/3}$$

$$\dot{\vec{H}} = (0.27\vec{e}_y - j0.27\vec{e}_x)e^{-j2\pi z/3}$$

$$\vec{E}(z,t) = 100\sqrt{2} \cos(\omega t - \frac{2\pi}{3}z)\vec{e}_x - 100\sqrt{2} \sin(\omega t - \frac{2\pi}{3}z)\vec{e}_y$$

$$\vec{H}(z,t) = 0.27\sqrt{2} \sin(\omega t - \frac{2\pi}{3}z)\vec{e}_x + 0.27\sqrt{2} \cos(\omega t - \frac{2\pi}{3}z)\vec{e}_y$$

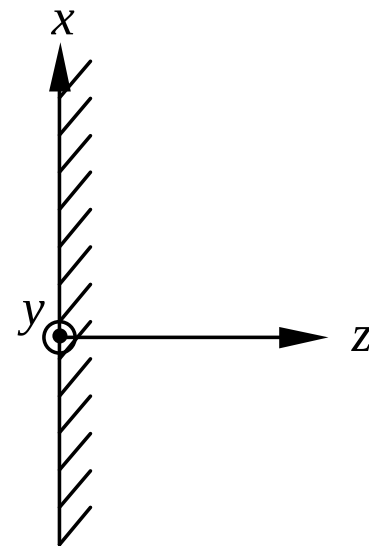
写瞬时值时注意：复数给出的是有效值

5-7 有一频率为30MHz的均匀平面波在无损耗的介质中沿x方向传播。已知介质的 $\varepsilon = 20$ 微微法/米和 $\mu = 5$ 微亨/米。 E 只有 z 分量且初相为零。当 $t = 6$ 毫微秒, $x = 0.4$ 米时, 电场强度值为800伏/米, 求 E 和 H 的瞬时表达式。

分析: 波的传播方向为: x方向

E 只有 z 分量且初相为零 $\vec{E}(x, t) = \sqrt{2}E \cos(\omega t - kx)\vec{e}_z$

$$\begin{array}{c} \downarrow \\ k, \omega, E \\ \downarrow \\ \dot{H} = \frac{\dot{E}}{\eta} \end{array}$$



5-7

解:

已知介质的 $\varepsilon = 20$ 微微法/米和 $\mu = 5$ 微亨/米

波速 (相速) $v = \frac{1}{\sqrt{\mu\varepsilon}} = 10^8 \text{ (m/s)}$

角频率 $\omega = 2\pi f = 6\pi \times 10^7 \text{ (rad/s)}$

波数 $k = \frac{\omega}{v} = 0.6\pi \text{ (rad/m)}$

特性阻抗 $\eta = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} = 500 \Omega$

$\vec{E}(x, t) = \sqrt{2}E \cos(6\pi \times 10^7 t - 0.6\pi x) \vec{e}_z$

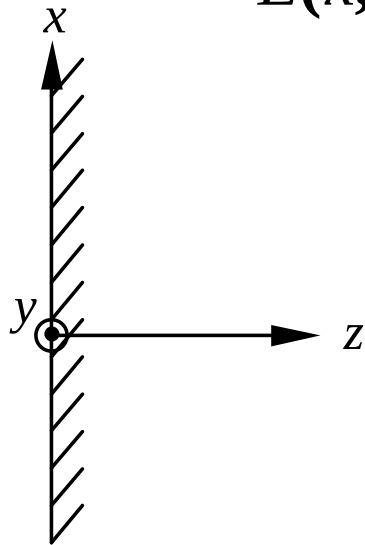
$$\vec{E}(x,t) = \sqrt{2}E \cos(6\pi \times 10^7 t - 0.6\pi x) \vec{e}_z$$

当 $t = 6$ 毫微秒, $x = 0.4$ 米时, 电场强度值为 800 伏/米

$$\sqrt{2}E = \frac{800}{\cos 0.12\pi} = 0.8 \text{ (kV/m)}$$

$$\vec{E}(x,t) = 0.8 \cos(6\pi \times 10^7 t - 0.6\pi x) \vec{e}_z$$

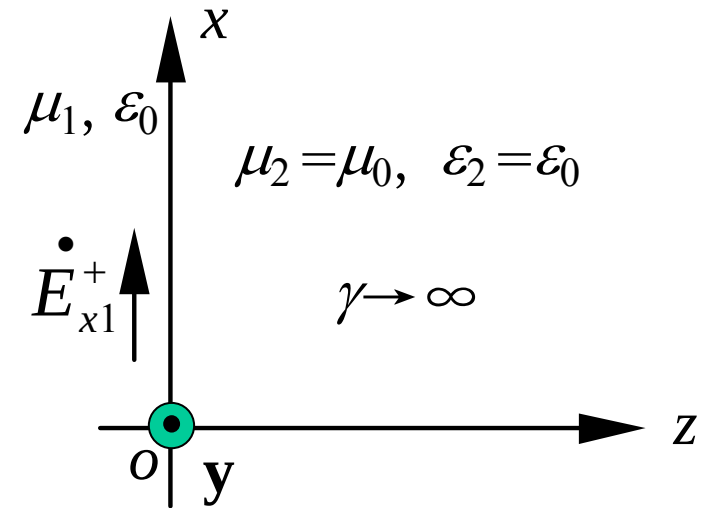
电场强度、磁场强度与波的传播方向不满足右手规则, 则电场强度与磁场强度之比为负的波阻抗



$$\begin{aligned} \vec{H}(x,t) &= -\frac{\sqrt{2}E}{\eta} \cos(\omega t - kx) \vec{e}_y \\ &= -1.6 \cos(6\pi \times 10^7 t - 0.6\pi x) \vec{e}_y \text{ (A/m)} \end{aligned}$$

5-12 设空间有一沿x轴取向的线性极化波，正入射于一完纯导体的表面，如题5-12图所示。已知 $\dot{E}_{x1}^+ = 200e^{j10^\circ} e^{-jkz}$

- 1) 求电场强度及磁场强度的反射分量和透射分量的向量形式；
- 2) 导体表面的面电流密度；
- 3) 写出电场强度和磁场强度的瞬时表达式。



分析：典型均匀平面波正入射到完纯（理想）导体—全反射

5-12 计算：(1) 电场强度及磁场强度的反射分量和透射分量向量形式；

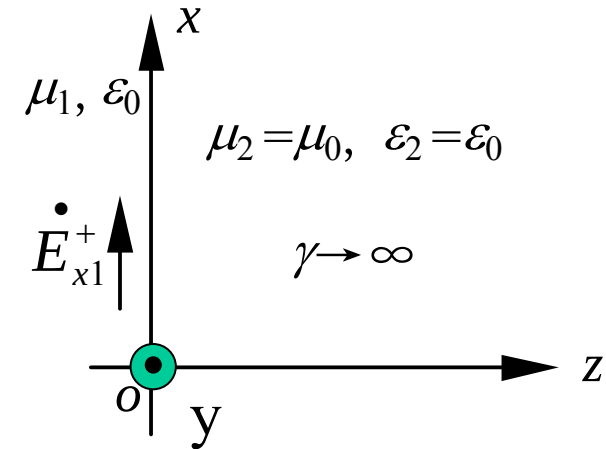
透射分量为零

$$\dot{E}_{x1}^+ = 200e^{j10^\circ} e^{-jkz}$$

$$\dot{E}_{x1}^-(z) = -200e^{j10^\circ} e^{jkz}$$

$$\dot{H}_{y1}^+(z) = \frac{\dot{E}_{x1}^+}{\eta} = \frac{200}{377} e^{j10^\circ} e^{-jkz} = \frac{200}{377} e^{j10^\circ} e^{-jkz}$$

$$\dot{H}_{y1}^-(z) = \frac{\dot{E}_{x1}^-}{\eta} = \frac{-200}{377} e^{j10^\circ} e^{jkz} = \frac{-200}{377} e^{j10^\circ} e^{jkz}$$



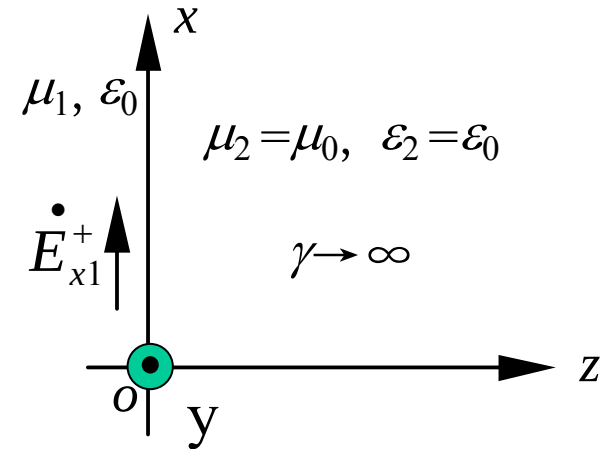
5-12 计算: (2) 导体表面的面电流密度

$$\vec{K} = \vec{e}_n \times \vec{H}$$

$\vec{e}_n$ 为导体的外法线方向

$$\begin{aligned}\vec{K} &= -\vec{e}_z \times \left[\dot{H}_{y_1}^+(0) - \dot{H}_{y_1}^-(0) \right] \vec{e}_y \\ &= \frac{1}{\eta} \left(\dot{E}_{x_1}^+ - \dot{E}_{x_1}^- \right) \vec{e}_x \Big|_{z=0} = 1.061 e^{j10^\circ} \vec{e}_x\end{aligned}$$

$$\vec{K} = 1.06\sqrt{2} \cos(\omega t + 10^\circ) \vec{e}_x \text{ (A/m)}$$



5-12 计算: (3) 在完纯导体内无电场、磁场瞬时表达式

在媒质1内 $\dot{E}_{x_1}(z) = \dot{E}_{x_1}^+(z) + \dot{E}_{x_1}^-(z) = \dot{E}_{x_1}(e^{-jkz} - e^{jkz})$
 $= -2j \cdot 200e^{j10^\circ} \sin kz = 400e^{-j80^\circ} \sin kz$

$$\begin{aligned}\dot{H}_y(z) &= \dot{H}_{y_1}^+(z) - \dot{H}_{y_1}^-(z) = \frac{1}{\eta}(\dot{E}_{x_1}^+ e^{-jkz} - \dot{E}_{x_1}^- e^{jkz}) \\ &= \frac{2\dot{E}_{x_1}}{\eta} \cos kz = 1.061 e^{j10^\circ} \cos kz\end{aligned}$$

$$E_{x_1}(z, t) = \sqrt{2} \cdot 400 \sin kz \cos(\omega t - 80^\circ) \text{ (V/m)}$$

$$H_{y_1}(z, t) = \sqrt{2} \cdot 1.061 \cos kz \cos(\omega t + 10^\circ) \text{ (A/m)}$$