

## 第七章习题及解答

**7.1** 求证在无界理想介质内沿任意方向  $\mathbf{e}_n$  ( $\mathbf{e}_n$  为单位矢量) 传播的平面波可写成  $\mathbf{E} = \mathbf{E}_m e^{j(\beta \mathbf{e}_n \cdot \mathbf{r} - \omega t)}$ 。

**解**  $\mathbf{E}_m$  为常矢量。在直角坐标中

$$\mathbf{e}_n = \mathbf{e}_x \cos \alpha + \mathbf{e}_y \cos \beta + \mathbf{e}_z \cos \gamma$$

$$\mathbf{r} = \mathbf{e}_x x + \mathbf{e}_y y + \mathbf{e}_z z$$

故

$$\begin{aligned} \mathbf{e}_n \cdot \mathbf{r} &= (\mathbf{e}_x \cos \alpha + \mathbf{e}_y \cos \beta + \mathbf{e}_z \cos \gamma) \cdot (\mathbf{e}_x x + \mathbf{e}_y y + \mathbf{e}_z z) \\ &= x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma \end{aligned}$$

则

$$\mathbf{E} = \mathbf{E}_m e^{j(\beta \mathbf{e}_n \cdot \mathbf{r} - \omega t)} = \mathbf{E}_m e^{j[\beta(x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma) - \omega t]}$$

$$\begin{aligned} \nabla^2 \mathbf{E} &= \mathbf{e}_x \nabla^2 E_x + \mathbf{e}_y \nabla^2 E_y + \mathbf{e}_z \nabla^2 E_z \\ &= \mathbf{E}_m (j\beta)^2 e^{j[\beta(x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma) - \omega t]} = (j\beta)^2 \mathbf{E} \end{aligned}$$

而

$$\frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} = \frac{\partial^2}{\partial t^2} \{ \mathbf{E}_m e^{j[\beta(x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma) - \omega t]} \} = -\omega^2 \mathbf{E}$$

故

$$\nabla^2 \mathbf{E} - \mu \varepsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} = (j\beta)^2 \mathbf{E} + \mu \varepsilon \omega^2 \mathbf{E} = (j\omega \sqrt{\mu \varepsilon})^2 \mathbf{E} + \mu \varepsilon \omega^2 \mathbf{E} = 0$$

可见, 已知的  $\mathbf{E} = \mathbf{E}_m e^{j(\beta \mathbf{e}_n \cdot \mathbf{r} - \omega t)}$  满足波动方程

$$\nabla^2 \mathbf{E} - \mu \varepsilon \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} = 0$$

故  $\mathbf{E}$  表示沿  $\mathbf{e}_n$  方向传播的平面波。

**7.2** 试证明: 任何椭圆极化波均可分解为两个旋向相反的圆极化波。

**解** 表征沿+z 方向传播的椭圆极化波的电场可表示为

$$\mathbf{E} = (\mathbf{e}_x E_x + \mathbf{e}_y j E_y) e^{-j\beta z} = \mathbf{E}_1 + \mathbf{E}_2$$

式中取

$$\mathbf{E}_1 = \frac{1}{2} [\mathbf{e}_x (E_x + E_y) + \mathbf{e}_y j (E_x + E_y)] e^{-j\beta z}$$

$$\mathbf{E}_2 = \frac{1}{2} [\mathbf{e}_x (E_x - E_y) - \mathbf{e}_y j (E_x - E_y)] e^{-j\beta z}$$

显然,  $\mathbf{E}_1$  和  $\mathbf{E}_2$  分别表示沿+z 方向传播的左旋圆极化波和右旋圆极化波。

**7.3** 在自由空间中, 已知电场  $\mathbf{E}(z, t) = \mathbf{e}_y 10^3 \sin(\omega t - \beta z) \text{ V/m}$ , 试求磁场强度  $\mathbf{H}(z, t)$ 。

**解** 以余弦为基准, 重新写出已知的电场表示式

$$\mathbf{E}(z, t) = \mathbf{e}_y 10^3 \cos(\omega t - \beta z - \frac{\pi}{2}) \text{ V/m}$$

这是一个沿+z 方向传播的均匀平面波的电场, 其初相角为  $-90^\circ$ 。与之相伴的磁场为

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(z, t) &= \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_z \times \mathbf{E}(z, t) = \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_z \times \mathbf{e}_y 10^3 \cos\left(\omega t - \beta z - \frac{\pi}{2}\right) \\ &= -\mathbf{e}_x \frac{10^3}{120\pi} \cos\left(\omega t - \beta z - \frac{\pi}{2}\right) = -\mathbf{e}_x 2.65 \sin(\omega t - \beta z) \text{ A/m} \end{aligned}$$

**7.4** 均匀平面波的磁场强度  $\mathbf{H}$  的振幅为  $\frac{1}{3\pi} \text{ A/m}$ ，以相位常数  $30 \text{ rad/m}$  在空气中沿  $-\mathbf{e}_z$  方向传播。当  $t=0$  和  $z=0$  时，若  $\mathbf{H}$  的取向为  $-\mathbf{e}_y$ ，试写出  $\mathbf{E}$  和  $\mathbf{H}$  的表示式，并求出波的频率和波长。

**解** 以余弦为基准，按题意先写出磁场表示式

$$\mathbf{H} = -\mathbf{e}_y \frac{1}{3\pi} \cos(\omega t + \beta z) \text{ A/m}$$

与之相伴的电场为

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= \eta_0 [\mathbf{H} \times (-\mathbf{e}_z)] = 120\pi [-\mathbf{e}_y \frac{1}{3\pi} \cos(\omega t + \beta z) \times (-\mathbf{e}_z)] \\ &= \mathbf{e}_x 40 \cos(\omega t + \beta z) \text{ V/m} \end{aligned}$$

由  $\beta = 30 \text{ rad/m}$  得波长  $\lambda$  和频率  $f$  分别为

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = 0.21 \text{ m}$$

$$f = \frac{v_p}{\lambda} = \frac{c}{\lambda} = \frac{3 \times 10^8}{0.21} \text{ Hz} = 1.43 \times 10^9 \text{ Hz}$$

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \times 1.43 \times 10^9 \text{ rad/s} = 9 \times 10^9 \text{ rad/s}$$

则磁场和电场分别为

$$\mathbf{H} = -\mathbf{e}_y \frac{1}{3\pi} \cos(9 \times 10^9 t + 30z) \text{ A/m}$$

$$\mathbf{E} = \mathbf{e}_x 40 \cos(9 \times 10^9 t + 30z) \text{ V/m}$$

**7.5** 一个在空气中沿  $+\mathbf{e}_y$  方向传播的均匀平面波，其磁场强度的瞬时值表示式为

$$\mathbf{H} = \mathbf{e}_z 4 \times 10^{-6} \cos(10^7 \pi t - \beta y + \frac{\pi}{4}) \text{ A/m}$$

(1) 求  $\beta$  和在  $t=3 \text{ ms}$  时， $H_z=0$  的位置；(2) 写出  $\mathbf{E}$  的瞬时表示式。

**解** (1)  $\beta = \omega \sqrt{\mu_0 \epsilon_0} = 10^7 \pi \times \frac{1}{3 \times 10^8} \text{ rad/m} = \frac{\pi}{30} \text{ rad/m} = 0.105 \text{ rad/m}$

在  $t=3 \text{ ms}$  时，欲使  $H_z=0$ ，则要求

$$10^7 \pi \times 3 \times 10^{-3} - \frac{\pi}{30} y + \frac{\pi}{4} = \frac{\pi}{2} \pm n\pi, n=0, 1, 2, \dots$$

若取  $n=0$ ，解得  $y=899992 \text{ m}$ 。

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = 60 \text{ m}$$

考虑到波长  $\lambda$ ，故

$$y = 29999 \times \frac{\lambda}{2} + 0.75 \times \frac{\lambda}{2} = 29999 \times \frac{\lambda}{2} + 22.5$$

因此， $t=3 \text{ ms}$  时， $H_z=0$  的位置为

$$y = 22.5 \pm n \frac{\lambda}{2} \text{ m}$$

(2) 电场的瞬时表示式为

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= (\mathbf{H} \times \mathbf{e}_y) \eta_0 \\ &= \left[ \mathbf{e}_z 4 \times 10^{-6} \cos(10^7 \pi t - \beta y + \frac{\pi}{4}) \times \mathbf{e}_y \right] \times 120 \pi \\ &= -\mathbf{e}_x 1.508 \times 10^{-3} \cos(10^7 \pi t - 0.105 y + \frac{\pi}{4}) \text{ V/m} \end{aligned}$$

**7.6** 在自由空间中, 某一电磁波的波长为 0.2m。当该电磁波进入某理想介质后, 波长变为 0.09m。设  $\mu_r = 1$ , 试求理想介质的相对介电常数  $\epsilon_r$  以及在该介质中的波速。

**解** 在自由空间, 波的相速  $v_{p0} = c = 3 \times 10^8 \text{ m/s}$ , 故波的频率为

$$f = \frac{v_{p0}}{\lambda_0} = \frac{3 \times 10^8}{0.2} \text{ Hz} = 1.5 \times 10^9 \text{ Hz}$$

在理想介质中, 波长  $\lambda = 0.09 \text{ m}$ , 故波的相速为

$$v_p = f \lambda = 1.5 \times 10^9 \times 0.09 = 1.35 \times 10^8 \text{ m/s}$$

而

$$v_p = \frac{1}{\sqrt{\mu \epsilon}} = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0}} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_r}}$$

故

$$\epsilon_r = \left( \frac{c}{v_p} \right)^2 = \left( \frac{3 \times 10^8}{1.35 \times 10^8} \right)^2 = 4.94$$

**7.7** 海水的电导率  $\gamma = 4 \text{ S/m}$ , 相对介电常数  $\epsilon_r = 81$ 。求频率为 10kHz、100kHz、1MHz、10MHz、100MHz、1GHz 的电磁波在海水中的波长、衰减系数和波阻抗。

**解** 先判定海水在各频率下的属性

$$\frac{\gamma}{\omega \epsilon} = \frac{\gamma}{2\pi f \epsilon_r \epsilon_0} = \frac{4}{2\pi f \times 81 \epsilon_0} = \frac{8.8 \times 10^8}{f}$$

可见, 当  $f \leq 10^7 \text{ Hz}$  时, 满足  $\frac{\gamma}{\omega \epsilon} \gg 1$ , 海水可视为良导体。此时

$$\alpha \approx \beta \approx \sqrt{\pi f \mu_0 \gamma}$$

$$\eta_c \approx (1 + j) \sqrt{\frac{\pi f \mu_0}{\gamma}}$$

$f=10\text{kHz}$  时

$$\alpha = \sqrt{\pi \times 10 \times 10^3 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 0.126\pi = 0.396 \text{ Np/m}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{0.126\pi} = 15.87 \text{ m}$$

$$\eta_c = (1 + j) \sqrt{\frac{\pi \times 10 \times 10^3 \times 4\pi \times 10^{-7}}{4}} \Omega = 0.099(1 + j) \Omega$$

$f=100\text{kHz}$  时

$$\alpha = \sqrt{\pi \times 100 \times 10^3 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 1.26\pi \text{ Np/m}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{1.26\pi} = 5 \text{ m}$$

$$\eta_c = (1+j)\sqrt{\frac{\pi \times 100 \times 10^3 \times 4\pi \times 10^{-7}}{4}} = 0.314(1+j)\Omega$$

$f=1\text{MHz}$  时

$$\alpha = \sqrt{\pi \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 3.96\text{Np/m}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{3.96\pi} = 1.587\text{m}$$

$$\eta_c = (1+j)\sqrt{\frac{\pi \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7}}{4}} = 0.99(1+j)\Omega$$

$f=10\text{MHz}$  时

$$\alpha = \sqrt{\pi \times 10 \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 4} = 12.6\text{Np/m}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{12.6} = 0.5\text{m}$$

$$\eta_c = (1+j)\sqrt{\frac{\pi \times 10 \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7}}{4}} = 3.14(1+j)\Omega$$

$$\frac{\gamma}{\omega\epsilon} \gg 1$$

当  $f=100\text{MHz}$  以上时,  $\frac{\gamma}{\omega\epsilon}$  不再满足, 海水属一般有损耗媒质。此时,

$$\alpha = 2\pi f \sqrt{\frac{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0}{2}} \left[ \sqrt{1 + \left( \frac{\gamma}{2\pi f \epsilon_r \epsilon_0} \right)^2} - 1 \right]$$

$$\beta = 2\pi f \sqrt{\frac{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0}{2}} \left[ \sqrt{1 + \left( \frac{\gamma}{2\pi f \epsilon_r \epsilon_0} \right)^2} + 1 \right]$$

$$\eta_0 = \frac{\sqrt{\mu_0 / (\epsilon_r \epsilon_0)}}{\sqrt{1 - j\gamma / (2\pi f \epsilon_r \epsilon_0)}}$$

$f=100\text{MHz}$  时

$$\alpha = 37.57\text{Np/m}$$

$$\beta = 42.1\text{rad/m}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = 0.149\text{m}$$

$$\eta_c = \frac{42}{\sqrt{1 - j8.9}} \Omega = 14.05e^{j41.8^\circ} \Omega$$

$f=1\text{GHz}$  时

$$\begin{aligned}\alpha &= 69.12 \text{ Np/m} \\ \beta &= 203.58 \text{ rad/m} \\ \lambda &= \frac{2\pi}{\beta} = 0.03 \text{ m} \\ \eta_0 &= \frac{42}{\sqrt{1-j0.89}} \Omega = 36.5e^{j20.8^\circ} \Omega\end{aligned}$$

**7.8** 求证：电磁波在导电媒质内传播时场量的衰减约为  $55\text{dB}/\lambda$ 。

**证明** 在一定频率范围内将该导电媒质视为良导体，此时

$$\alpha \approx \beta \approx \sqrt{\pi f \mu \gamma}$$

故场量的衰减因子为

$$e^{-\alpha z} = e^{-\beta z} = e^{-\frac{2\pi}{\lambda} z} = e^{-2\pi} \approx 0.002$$

即场量的振幅经过  $z = \lambda$  的距离后衰减到起始值的 0.002。用分贝表示。

$$20 \lg \left[ \frac{E_m(z)}{E_m(0)} \right] = 20 \lg e^{-\alpha \lambda} = 20 \lg e^{-2\pi} = (-2\pi) \times 20 \lg e \approx -55 \text{ dB}$$

**7.9** 在自由空间中，一列平面波的相位常数  $\beta_0 = 0.524 \text{ rad/m}$ ，当该平面波进入到理想电介质后，其相位常数变为  $\beta = 1.81 \text{ rad/m}$ 。设  $\mu_r = 1$ ，求理想电介质的  $\epsilon_r$  和波在电介质中的传播速度。

**解** 自由空间的相位常数

$$\beta_0 = \omega \sqrt{\mu_0 \epsilon_0}, \text{ 故}$$

$$\omega = \frac{\beta_0}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0}} = 0.524 \times 3 \times 10^8 = 1.572 \times 10^8 \text{ rad/s}$$

在理想电介质中，相位常数  $\beta = \omega \sqrt{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0} = 1.81 \text{ rad/s}$ ，故

$$\epsilon_r = \frac{1.81^2}{\omega^2 \mu_0 \epsilon_0} = 11.93$$

电介质中的波速则为

$$v_p = \frac{1}{\sqrt{\mu \epsilon}} = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_r \epsilon_0}} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_r}} = \frac{3 \times 10^8}{\sqrt{11.93}} \text{ m/s} = 0.87 \times 10^8 \text{ m/s}$$

**7.10** 在自由空间中，某均匀平面波的波长为  $12 \text{ cm}$ ；当该平面波进入到某无损耗媒质时，波长变为  $8 \text{ cm}$ ，且已知此时的  $|\mathbf{E}| = 50 \text{ V/m}$ ， $|\mathbf{H}| = 0.1 \text{ A/m}$ 。求该均匀平面波的频率以及无损耗媒质的  $\mu_r$ 、 $\epsilon_r$ 。

**解** 自由空间中，波的相速  $v_p = c = 3 \times 10^8 \text{ m/s}$ ，故波的频率为

$$f = \frac{v_{p0}}{\lambda_0} = \frac{c}{\lambda_0} = \frac{3 \times 10^8}{12 \times 10^{-2}} = 2.5 \times 10^9 \text{ Hz}$$

在无损耗媒质中，波的相速为

$$v_p = f \lambda = 2.5 \times 10^9 \times 8 \times 10^{-2} = 2 \times 10^8 \text{ m/s}$$

故

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

无损耗媒质中的波阻抗为

$$\eta = \frac{|\mathbf{E}|}{|\mathbf{H}|} = \sqrt{\frac{\mu_r \mu_0}{\varepsilon_r \varepsilon_0}} = \frac{50}{0.1} = 500 \Omega \quad (2)$$

联解式 (1) 和式 (2), 得

$$\mu_r = 1.99, \quad \varepsilon_r = 1.13$$

**7.11** 一个频率为  $f=3\text{GHz}$ ,  $\mathbf{e}_y$  方向极化的均匀平面波在  $\varepsilon_r=2.5$ , 损耗正切  $\tan \delta = \frac{\gamma}{\omega \varepsilon} = 10^{-2}$  的非磁性媒质中沿  $(+\mathbf{e}_x)$  方向传播。求: (1) 波的振幅衰减一半时, 传播的距离; (2) 媒质的本征阻抗, 波的波长和相速; (3) 设在  $x=0$  处的

$$\mathbf{E} = \mathbf{e}_y 50 \sin(6\pi \times 10^9 t + \frac{\pi}{3}) \text{ V/m}, \quad \text{写出 } \mathbf{H}(x, t) \text{ 的表示式。}$$

$$\frac{\gamma}{\omega \varepsilon} = \frac{\gamma}{2\pi f \varepsilon_r \varepsilon_0} = \frac{\gamma}{2\pi \times 3 \times 10^9 \times 2.5 \times \frac{1}{36\pi} \times 10^{-9}} = \frac{18\gamma}{3 \times 2.5} = 10^{-2}$$

解 (1)

故

$$\gamma = \frac{3 \times 2.5 \times 10^{-2}}{18} = 0.417 \times 10^{-2} \text{ S/m}$$

而

$$\frac{\gamma}{\omega \varepsilon} = 10^{-2} \gg 1$$

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

$$\alpha \approx \frac{\gamma}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} = \frac{0.417 \times 10^{-2}}{2} \sqrt{\frac{\mu_0}{2.5 \varepsilon_0}} = 0.497 \text{ Np/m}$$

由  $e^{-\alpha x} = \frac{1}{2}$  得

$$x = \frac{1}{\alpha} \ln 2 = \frac{1}{0.497} \ln 2 = 1.395 \text{ m}$$

(2) 对于弱导电媒质, 本征阻抗为

$$\begin{aligned} \eta_c &\approx \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \left( 1 + j \frac{\gamma}{2\omega \varepsilon} \right) = \sqrt{\frac{\mu_0}{2.5 \varepsilon_0}} \left( 1 + j \frac{10^{-2}}{2} \right) = 238.44(1 + j0.005) \\ &= 238.44 e^{j0.286^\circ} = 238.44 e^{j0.0016\pi} \Omega \end{aligned}$$

而相位常数

$$\begin{aligned} \beta &\approx \omega \sqrt{\mu \varepsilon} = 2\pi f \sqrt{2.5 \mu_0 \varepsilon_0} \\ &= 2\pi \times 3 \times 10^9 \times \frac{\sqrt{2.5}}{3 \times 10^8} = 31.6\pi \text{ rad/m} \end{aligned}$$

故波长和相速分别为

$$\begin{aligned} \lambda &= \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{31.6\pi} = 0.063 \text{ m} \\ v_p &= \frac{\omega}{\beta} = \frac{2\pi \times 3 \times 10^9}{31.6\pi} = 1.89 \times 10^8 \text{ m/s} \end{aligned}$$

(3) 在  $x=0$  处,

$$\mathbf{E}(0,t) = \mathbf{e}_y 50 \sin(6\pi \times 10^9 t + \frac{\pi}{3}) \text{ V/m}$$

故

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

则

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(x) &= \frac{1}{|\eta_c|} \mathbf{e}_x \times \mathbf{E}(x) e^{-j\varphi} \\ &= \frac{1}{238.44} \mathbf{e}_x \times \mathbf{e}_y 50 e^{-0.497x} e^{-j31.6\pi x} e^{j\frac{\pi}{3}} e^{j\frac{\pi}{2}} e^{-j0.0016\pi} \\ &= \mathbf{e}_z 0.21 e^{-0.497x} e^{-j31.6\pi x} e^{j\frac{\pi}{3}} e^{-j0.0016\pi} e^{-j\frac{\pi}{2}} \text{ A/m} \end{aligned}$$

故

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

**7.12** 有一线极化的均匀平面波在海水( $\epsilon_r = 80, \mu_r = 1, \gamma = 4 \text{ S/m}$ )中沿+y 方向传播, 其磁场强度在  $y=0$  处为

$$\mathbf{H} = \mathbf{e}_x 0.1 \sin(10^{10} \pi t - \pi/3) \text{ A/m}$$

(1) 求衰减常数、相位常数、本征阻抗、相速、波长及透入深度; (2) 求出  $\mathbf{H}$  的振幅为  $0.01 \text{ A/m}$  时的位置; (3) 写出  $\mathbf{E}(y,t)$  和  $\mathbf{H}(y,t)$  的表示式。

解 (1)  $\frac{\gamma}{\omega\epsilon} = \frac{4}{10^{10} \pi \times 80 \epsilon_0} = \frac{4 \times 36\pi}{10^{10} \pi \times 80 \times 10^{-9}} = 0.18$

可见, 在角频率  $\omega = 10^{10} \pi$  时, 海水为一般有损耗媒质, 故

$$\begin{aligned} \alpha &= \omega \sqrt{\frac{\mu\epsilon}{2} \left[ \sqrt{1 + \left(\frac{\gamma}{\omega\epsilon}\right)^2} - 1 \right]} \\ &= 10^{10} \pi \sqrt{\frac{80\mu_0\epsilon_0}{2} [\sqrt{1 + 0.18^2} - 1]} = 83.9 \text{ Np/m} \\ \beta &= \omega \sqrt{\frac{\mu\epsilon}{2} \left[ \sqrt{1 + \left(\frac{\gamma}{\omega\epsilon}\right)^2} + 1 \right]} \\ &= 10^{10} \pi \sqrt{\frac{80\mu_0\epsilon_0}{2} [\sqrt{1 + 0.18^2} + 1]} \approx 300\pi \text{ rad/m} \\ \eta_c &= \frac{\sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}}{\sqrt{1 - j\frac{\gamma}{\omega\epsilon}}} = \frac{\sqrt{\frac{\mu_0}{80\epsilon_0}}}{\sqrt{1 - j0.18}} \\ &= \frac{42.15}{1.008 e^{-j0.028\pi}} = 41.82 e^{j0.028\pi} \Omega \end{aligned}$$

$$v_p = \frac{\omega}{\beta} = \frac{10^{10}\pi}{300\pi} = 0.333 \times 10^8 \text{ m/s}$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{300\pi} = 6.67 \times 10^{-3} \text{ m}$$

$$\delta_c = \frac{1}{\alpha} = \frac{1}{83.9} = 11.92 \times 10^{-3} \text{ m}$$

(2) 由  $0.01 = 0.1e^{-\alpha y}$  即  $e^{-\alpha y} = 0.1$  得

$$y = \frac{1}{\alpha} \ln 10 = \frac{1}{83.9} \times 2.303 = 27.4 \times 10^{-3} \text{ m}$$

$$(3) \quad \mathbf{H}(y, t) = \mathbf{e}_x 0.1e^{-83.9y} \sin(10^{10}\pi t - 300\pi y - \frac{\pi}{3}) \text{ A/m}$$

其复数形式为

$$\mathbf{H}(y) = \mathbf{e}_x 0.1e^{-83.9y} e^{-j300\pi y} e^{-j\frac{\pi}{3}} \text{ A/m}$$

故电场的复数表示式为

$$\begin{aligned} \mathbf{E}(y) &= \eta_c \mathbf{H}(y) \times \mathbf{e}_y = 41.82e^{j0.028\pi} \times 0.1e^{-83.9y} \times e^{-j(300\pi y + \frac{\pi}{3} + \frac{\pi}{2})} \mathbf{e}_x \times \mathbf{e}_y \\ &= \mathbf{e}_z 4.182e^{-83.9y} e^{-j(300\pi y + \frac{\pi}{3} - 0.028\pi + \frac{\pi}{2})} \text{ V/m} \end{aligned}$$

则

$$\begin{aligned} \mathbf{E}(y, t) &= \text{Re}[\mathbf{E}(y)e^{j\omega t}] \\ &= \mathbf{e}_z 4.182e^{-83.9y} \sin(10^{10}\pi t - 300\pi y - \frac{\pi}{3} + 0.028\pi) \text{ V/m} \end{aligned}$$

**7.13** 在自由空间 ( $z < 0$ ) 内沿  $+z$  方向传播的均匀平面波, 垂直入射到  $z=0$  处的导体平面上。导体的电导率  $\gamma = 61.7 \text{ MS/m}$ ,  $\mu_r = 1$ 。自由空间  $\mathbf{E}$  波的频率  $f = 1.5 \text{ MHz}$ , 振幅为  $1 \text{ V/m}$ ; 在分界面 ( $z=0$ ) 处,  $\mathbf{E}$  由下式给出

$$\mathbf{E}(0, t) = \mathbf{e}_y \sin 2\pi ft$$

对于  $z > 0$  的区域, 求  $\mathbf{H}_2(z, t)$ 。

$$\text{解} \quad \frac{\gamma}{\omega\epsilon} = \frac{61.7 \times 10^6}{2\pi \times 1.5 \times 10^6 \epsilon_0} = 704.4 \times 10^9$$

可见, 在  $f = 1.5 \text{ MHz}$  的频率该导体可视为良导体。故

$$\alpha \approx \sqrt{\pi f \mu \gamma} = \sqrt{\pi (1.5 \times 10^6) \times 4\pi \times 10^{-7} \times 61.7 \times 10^6} = 1.91 \times 10^4 \text{ Np/m}$$

$$\beta \approx \sqrt{\pi f \mu \gamma} = 1.91 \times 10^4 \text{ rad/m}$$

$$\begin{aligned} \eta_c &\approx \sqrt{\frac{\omega\mu}{\gamma}} e^{j45^\circ} = \sqrt{\frac{2\pi \times 1.5 \times 10^6 \times 4\pi \times 10^{-7}}{61.7 \times 10^6}} e^{j45^\circ} \\ &= 4.38 \times 10^{-4} e^{j45^\circ} \Omega = (3.1 + j3.1) \times 10^{-4} \Omega \end{aligned}$$

分界面上的透射系数为

$$\tau = \frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_1} = \frac{2\eta_c}{\eta_c + \eta_0} = \frac{2 \times 4.38 \times 10^{-4} e^{j45^\circ}}{(3.1 + j3.1)10^{-4} + 377} = 2.32 \times 10^{-6} e^{j45^\circ}$$

入射波电场的复数表示式可写为

$$\mathbf{E}_1(z) = \mathbf{e}_y e^{-j\beta_0 z} e^{-j\frac{\pi}{2}} \text{ V/m}$$



则  $z>0$  区域的透射波电场的复数形式为

$$\begin{aligned} E_2(z) &= e_y \tau e^{-\alpha z} e^{-j\beta z} e^{-j\frac{\pi}{2}} \\ &= e_y 2.32 \times 10^{-6} e^{j45^\circ} e^{-1.91 \times 10^4 z} e^{-j1.91 \times 10^4 z} e^{-j\frac{\pi}{2}} \text{ V/m} \end{aligned}$$

与之相伴的磁场为

$$\begin{aligned} H_2(z) &= \frac{1}{\eta_c} e_z \times E_2(z) \\ &= \frac{1}{4.38 \times 10^{-4} e^{j45^\circ}} e_z \times e_y 2.32 \times 10^{-6} e^{-1.91 \times 10^4 z} e^{-j(1.91 \times 10^4 z - 45^\circ + \frac{\pi}{2})} \\ &= -e_x 0.51 \times 10^{-2} e^{-1.91 \times 10^4 z} e^{-j(1.91 \times 10^4 z + \frac{\pi}{2})} \text{ A/m} \end{aligned}$$

则

$$\begin{aligned} H_2(z, t) &= \text{Re}[H_2(z) e^{j\omega t}] \\ &= -e_x 0.51 \times 10^{-2} e^{-1.91 \times 10^4 z} \sin(2\pi \times 1.5 \times 10^6 t - 1.91 \times 10^4 z) \text{ A/m} \end{aligned}$$

**7.14** 一圆极化波垂直入射到一介质板上，入射波电场为

$$\mathbf{E} = E_m (\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j) e^{-j\beta z}$$

求反射波与透射波的电场，它们的极化情况又如何？

**解** 设媒质 1 为空气，其本征阻抗为  $\eta_0$ ；介质板的本征阻抗为  $\eta_2$ 。故分界面上的反射系数和透射系数分别为

$$\begin{aligned} \rho &= \frac{\eta_2 - \eta_0}{\eta_2 + \eta_0} \\ \tau &= \frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_0} \end{aligned}$$

式中

$$\eta_2 = \sqrt{\frac{\mu_2}{\epsilon_2}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_{r2}\epsilon_0}}, \quad \eta_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}}$$

都是实数，故  $\rho, \tau$  也是实数。

反射波的电场为

$$\mathbf{E}^- = \rho E_m (\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j) e^{j\beta z}$$

可见，反射波的电场的两个分量的振幅仍相等，相位关系与入射波相比没有变化，故反射波仍然是圆极化波。但波的传播方向变为  $-z$  方向，故反射波也变为右旋圆极化波。而入射波是沿  $+z$  方向传播的左旋圆极化波。

透射波的电场为

$$\mathbf{E}_2 = \tau E_m (\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j) e^{-j\beta_2 z}$$

式中， $\beta_2 = \omega \sqrt{\mu_2 \epsilon_2} = \omega \sqrt{\mu_0 \epsilon_{r2} \epsilon_0}$  是媒质 2 中的相位常数。可见，透射波是沿  $+z$  方向传播的左旋圆极化波。

**7.15** 均匀平面波的电场振幅  $E_m^+ = 100 e^{j0^\circ} \text{ V/m}$ ，从空气中垂直入射到无损耗的介质平面上（介质的  $\mu_2 = \mu_0, \epsilon_2 = 4\epsilon_0, \gamma_2 = 0$ ），求反射波和透射波的电场振幅。

解

$$\eta_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\varepsilon_1}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}} = 120\pi\Omega$$

$$\eta_2 = \sqrt{\frac{\mu_2}{\varepsilon_2}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{4\varepsilon_0}} = 60\pi\Omega$$

反射系数为

$$\rho = \frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1} = \frac{60\pi - 120\pi}{60\pi + 120\pi} = -\frac{1}{3}$$

透射系数为

$$\tau = \frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_1} = \frac{2 \times 60\pi}{60\pi + 120\pi} = \frac{2}{3}$$

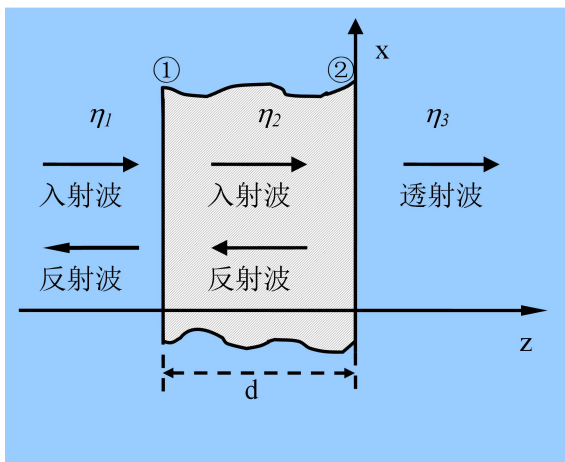
故反射波的电场振幅为

$$E_m^- = |\rho| E_m^+ = \frac{100}{3} = 33.3\text{V/m}$$

透射波的电场振幅为

$$E_{m2} = \tau E_m^+ = \frac{2 \times 100}{3} = 66.6\text{V/m}$$

**7.16** 最简单的天线罩是单层介质板。若已知介质板的介电常数  $\varepsilon = 2.8\varepsilon_0$ ，问介质板的厚度应为多少方可使频率为 3GHz 的电磁波垂直入射到介质板面时没有反射。当频率分别为 3.1GHz 及 2.9GHz 时，反射增大多少？



题 7.16 图

**解** 天线罩示意图如题 7.16 图所示。介质板的本征阻抗为  $\eta_2$ ，其左、右两侧媒质的本征阻抗分别为  $\eta_1$  和  $\eta_3$ 。设均匀平面波从左侧垂直入射到介质板，此问题就成了均匀平面波对多层媒质的垂直入射问题。

设媒质 1 中的入射波电场只有  $x$  分量，则在题 7.16 图所示坐标下，入射波电场可表示为

$$\mathbf{H}_1^+ = \frac{1}{\eta_1} \mathbf{e}_z \times \mathbf{E}_1^+ = \mathbf{e}_y \frac{E_{m1}^+}{\eta_1} e^{-j\beta_1(z+d)}$$

而媒质 1 中的反射波电场为

$$\mathbf{E}_1^- = \mathbf{e}_x E_{m1}^- e^{j\beta_1(z+d)}$$

与之相伴的磁场为

$$\mathbf{H}_1^- = \frac{1}{\eta_1}(-\mathbf{e}_x \times \mathbf{E}_1^-) = -\mathbf{e}_y \frac{E_{m1}^-}{\eta_1} e^{j\beta_1(z+d)}$$

故媒质 1 中的总电场和总磁场分别为

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{E}_1 &= \mathbf{E}_1^+ + \mathbf{E}_1^- = \mathbf{e}_x E_{m1}^+ e^{-j\beta_1(z+d)} + \mathbf{e}_x E_{m1}^- e^{j\beta_1(z+d)} \\ \mathbf{H}_1 &= \mathbf{H}_1^+ + \mathbf{H}_1^- = \mathbf{e}_y \frac{E_{m1}^+}{\eta_1} e^{-j\beta_1(z+d)} - \mathbf{e}_y \frac{E_{m1}^-}{\eta_1} e^{j\beta_1(z+d)} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

同样, 可写出媒质 2 中的总电场和总磁场

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{E}_2 &= \mathbf{E}_2^+ + \mathbf{E}_2^- = \mathbf{e}_x E_{m2}^+ e^{-j\beta_2 z} + \mathbf{e}_x E_{m2}^- e^{j\beta_2 z} \\ \mathbf{H}_2 &= \mathbf{H}_2^+ + \mathbf{H}_2^- = \mathbf{e}_y \frac{E_{m2}^+}{\eta_2} e^{-j\beta_2 z} - \mathbf{e}_y \frac{E_{m2}^-}{\eta_2} e^{j\beta_2 z} \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

媒质 3 中只有透射波

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{E}_3 &= \mathbf{e}_x E_{m3}^+ e^{-j\beta_3 z} \\ \mathbf{H}_3 &= \mathbf{e}_y \frac{E_{m3}^+}{\eta_3} e^{-j\beta_3 z} \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

在式 (1)、(2)、(3) 中, 通常已知入射波电场振幅  $E_{m1}^+$ , 而  $E_{m2}^-$ 、 $E_{m2}^+$ 、 $E_{m2}^-$  和  $E_{m3}^+$  为待求量。利用两个分界面①和②上的四个边界条件方程即可确定它们。

在分界面②处, 即  $z=0$  处, 应有  $E_{2x} = E_{3x}$ ,  $H_{2y} = H_{3y}$ 。由式 (2) 和 (3) 得

$$\left. \begin{aligned} E_{m2}^+ + E_{m2}^- &= E_{m3}^+ \\ \frac{1}{\eta_2}(E_{m2}^+ - E_{m2}^-) &= \frac{1}{\eta_3} E_{m3}^+ \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

由式 (4) 可得出分界面②上的反射系数

$$\rho_2 = \frac{E_{m2}^-}{E_{m2}^+} = \frac{\eta_3 - \eta_2}{\eta_3 + \eta_2} \quad (5)$$

在分界面①处, 即  $z=-d$  处, 应有  $E_{1x} = E_{2x}$ ,  $H_{1y} = H_{2y}$ 。由式 (1) 和 (2) 得

$$\left. \begin{aligned} E_{m1}^+ + E_{m1}^- &= E_{m2}^+ e^{j\beta_2 d} + E_{m2}^- e^{-j\beta_2 d} = E_{m2}^+ (e^{j\beta_2 d} + \rho_2 e^{-j\beta_2 d}) \\ \frac{1}{\eta_1}(E_{m1}^+ - E_{m1}^-) &= \frac{1}{\eta_2}(E_{m2}^+ e^{j\beta_2 d} - E_{m2}^- e^{-j\beta_2 d}) = \frac{E_{m2}^+}{\eta_2}(e^{j\beta_2 d} - \rho_2 e^{-j\beta_2 d}) \end{aligned} \right\} \quad (6)$$

将分界面①上的总电场与总磁场之比定义为等效波阻抗 (或称总场波阻抗), 由式 (1) 得

$$\eta_{ef} = \frac{E_{m1}^+ + E_{m1}^-}{\frac{1}{\eta_1}(E_{m1}^+ - E_{m1}^-)} = \eta_1 \frac{E_{m1}^+ + E_{m1}^-}{E_{m1}^+ - E_{m1}^-} \quad (7)$$

将式 (6) 代入式 (7) 得

$$\eta_{ef} = \eta_2 \frac{e^{j\beta_2 d} + \rho_2 e^{-j\beta_2 d}}{e^{j\beta_2 d} - \rho_2 e^{-j\beta_2 d}} \quad (8)$$

将式 (5) 代入式 (8), 并应用欧拉公式, 得

$$\eta_{ef} = \eta_2 \frac{\eta_3 + j\eta_2 \tan \beta_2 d}{\eta_2 + j\eta_3 \tan \beta_2 d} \quad (9)$$

再由式 (7) 得分界面①上的反射系数

$$\rho_1 = \frac{E_{m1}^-}{E_{m1}^+} = \frac{\eta_{ef} - \eta_1}{\eta_{ef} + \eta_1} \quad (10)$$

显然，若分界面①上的等效波阻抗 $\eta_{ef}$ 等于媒质 1 的本征阻抗 $\eta_1$ ，则 $\rho_1 = 0$ ，即分界面①上无反射。

通常天线罩的内、外都是空气，即 $\eta_1 = \eta_3 = \eta_0$ ，由式（9）得

$$\eta_0 = \eta_2 \frac{\eta_0 + j\eta_2 \tan \beta_2 d}{\eta_2 + j\eta_0 \tan \beta_2 d}$$

欲使上式成立，必须 $\beta_2 d = n\pi, n = 1, 2, 3 \dots$ 。故

$$d = \frac{n\pi}{\beta_2} = n \frac{\lambda_2}{2}$$

频率 $f_0 = 3\text{GHz}$ 时

$$\lambda_0 = \frac{3 \times 10^8}{3 \times 10^9} = 0.1\text{m}$$

则

$$d = \frac{\lambda_0}{2\sqrt{2.8}} = \frac{0.1}{2 \times 1.67} \text{m} \approx 30\text{mm}$$

当频率偏移到 $f_1 = 3.1\text{GHz}$ 时，

$$\beta_2 = \omega \sqrt{\mu_2 \varepsilon_2} = 2\pi \times 3.1 \times 10^9 \sqrt{2.8 \mu_0 \varepsilon_0} = 108.6 \text{rad/m}$$

故

$$\tan \beta_2 d = \tan(108.6 \times 30 \times 10^{-3}) = 0.117$$

而

$$\eta_2 = \sqrt{\frac{\mu_2}{\varepsilon_2}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{2.8 \varepsilon_0}} = 225.3 \Omega$$

故此时的等效波阻抗为

$$\eta_{ef} = 225.3 \frac{377 + j225.3 \times 0.117}{225.3 + j377 \times 0.117} = 370.87 e^{-j7.08^\circ} = 368 - j45.7 \Omega$$

反射系数为

$$\rho_1 = \frac{\eta_{ef} - \eta_1}{\eta_{ef} + \eta_1} = \frac{368 - j45.7 - 377}{368 - j45.7 + 377} = 0.06 e^{j(180^\circ + 82.37^\circ)}$$

即频率偏移到 3.1GHz 时，反射将增大 6%。

同样的方法可计算出频率下偏到 $f_2 = 2.9\text{GHz}$ 时，反射将增加约 5%。

#### [讨论]

（1）上述分析方法可推广到 n 层媒质的情况，通常是把坐标原点 O 选在最右侧的分界面上较为方便。

（2）应用前面导出的等效波阻抗公式（9），可以得出一种很有用的特殊情况（注意：此时 $\eta_1 \neq \eta_3$ ）。

取 $d = \frac{\lambda_2}{4}$ ，则有

$$\tan \beta_2 d = \tan\left(\frac{2\pi}{\lambda_2} \times \frac{\lambda_2}{4}\right) = \infty$$

由式（9）得

$$\eta_{ef} = \frac{\eta_2^2}{\eta_3}$$

若取  $\eta_2 = \sqrt{\eta_1 \eta_3}$ ，则

$$\eta_{ef} = \eta_1$$

此时，分界面①上的反射系数为

$$\rho_1 = \frac{\eta_{ef} - \eta_1}{\eta_{ef} + \eta_1} = 0$$

即电磁波从媒质 1 入射到分界面①时，不产生反射。可见，厚度  $d = \lambda_2/4$  的介质板，当其本征阻抗  $\eta_2 = \sqrt{\eta_1 \eta_3}$  时，有消除反射的作用。

**7.17 题** 7.17 图所示隐身飞机的原理示意图。在表示机身的理想导体表面覆盖一层厚度  $d_3 = \lambda_3/4$  的理想介质膜，又在介质膜上涂一层厚度为  $d_2$  的良导体材料。试确定消除电磁波从良导体表面上反射的条件。

**解** 题 7.17 图中，区域 (1) 为空气，其波阻抗为

$$\eta_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\varepsilon_1}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}}$$

区域 (2) 为良导体，其波阻抗为

$$\eta_2 = \sqrt{\frac{\omega \mu^2}{\gamma^2}} e^{j45^\circ}$$

区域 (3) 为理想介质，其波阻抗为

$$\eta_3 = \sqrt{\frac{\mu_3}{\varepsilon_2}}$$

区域 (4) 为理想导体 ( $\gamma_4 = \infty$ )，其波阻抗为

$$\eta_4 = \sqrt{\frac{\omega \mu_4}{\gamma_4}} e^{j45^\circ} = 0$$

利用题 7.16 导出的公式 (9)，分界面②上的等效波阻抗为

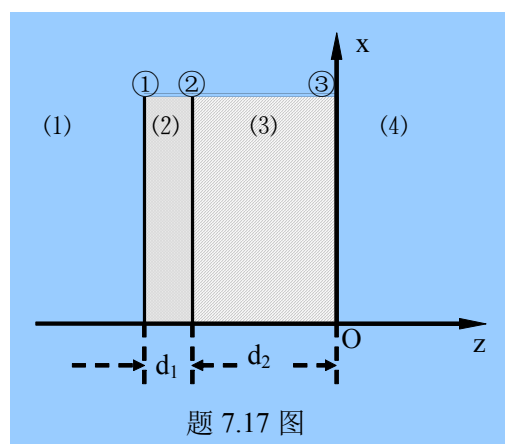
$$\eta_{ef} = \eta_3 \frac{\eta_4 + j\eta_3 \tan \beta_3 d_3}{\eta_3 + j\eta_4 \tan \beta_3 d_3} = \eta_3 \frac{\eta_4 + j\eta_3 + \tan(\frac{2\pi}{\lambda_3} \cdot \frac{\lambda_3}{4})}{\eta_3 + j\eta_4 \tan(\frac{2\pi}{\lambda_3} \cdot \frac{\lambda_3}{4})} = \frac{\eta_3^2}{\eta_4} = \infty$$

应用相同的方法可导出分界面③上的等效波阻抗计算公式可得

$$\eta_{ef} = \eta_2 \frac{\eta_{ef} + \eta_2 \tanh \Gamma_2 d_2}{\eta_2 + \eta_{ef} \tanh \Gamma_2 d_2} \quad (1)$$

式中的  $\Gamma_2$  是良导体中波的传播常数， $\tanh \Gamma_2 d_2$  为双曲正切函数。将  $\eta_{ef} = \infty$  代入式 (1)，得

$$\eta_{ef} = \frac{\eta_2}{\tanh \Gamma_2 d_2} \quad (2)$$



由于良导体涂层很薄, 满足  $\Gamma_2 d_2 \ll 1$ , 故可取  $\tanh \Gamma_2 d_2 \approx \Gamma_2 d_2$ , 则式 (2) 变为

$$\eta_{ef} \approx \frac{\eta_2}{\Gamma_2 d_2} \quad (3)$$

分界面③上的反射系数为

$$\rho_3 = \frac{\eta_{ef} - \eta_1}{\eta_{ef} + \eta_1}$$

可见, 欲使区域 (1) 中无反射, 必须使

$$\eta_{ef} = \eta_1 = \eta_0$$

故由式 (3) 得

$$\frac{\eta_2}{\Gamma_2 d_2} = \eta_0 \quad (4)$$

将良导体中的传播常数  $\Gamma_2 = \sqrt{\omega \mu_2 \gamma_2} e^{j45^\circ}$  和波阻抗  $\eta_2 = \sqrt{\frac{\omega \mu_2}{\gamma_2}} e^{j45^\circ}$  代入式 (4), 得

$$d_2 = \frac{1}{\gamma_2 \eta_0} = \frac{1}{\gamma_2 \times 377} = \frac{2.65 \times 10^{-3}}{\gamma_2}$$

这样, 只要取理想介质层的厚度  $d_3 = \lambda_3/4$ , 而良导体涂层的厚度  $d_2 = 2.65 \times 10^{-3}/\gamma_2$ , 就可消除分界面③上的反射波。即雷达发射的电磁波从空气中投射到分界面③时, 不会产生回波, 从而实现飞机隐身的目的。此结果可作如下的物理解释: 由于电磁波在理想导体表面

(即分界面①上产生全反射, 则在离该表面  $\lambda_3/4$  处 (即分界面②出现电场的波腹点。而该处放置了厚度为  $d_2$  的良导体涂层, 从而使电磁波大大损耗, 故反射波就趋于零了。

**7.18** 均匀平面波从自由空间垂直入射到某介质平面时, 在自由空间形成驻波。设驻波比为 2.7, 且介质平面上有驻波最小点; 求介质的介电常数。

**解** 自由空间的总电场为

$$\mathbf{E}_1 = \mathbf{E}_1^+ + \mathbf{E}_1^- = \mathbf{e}_x \mathbf{E}_{m1}^+ e^{-j\beta_1 z} + \mathbf{e}_x \mathbf{E}_{m1}^- e^{j\beta_1 z} = \mathbf{e}_x \mathbf{E}_{m1}^+ (e^{-j\beta_1 z} + \rho e^{j\beta_1 z})$$

式中

$$\rho = \frac{\mathbf{E}_{m1}^-}{\mathbf{E}_{m1}^+}$$

是分界面上的反射系数。

驻波比的定义为

$$S = \frac{E_{\max}}{E_{\min}} = \frac{E_{m1}^+ + E_{m1}^-}{E_{m1}^+ - E_{m1}^-} = \frac{1 + |\rho|}{1 - |\rho|}$$

得

$$\frac{1 + |\rho|}{1 - |\rho|} = 2.7$$

据此求得

$$|\rho| = \frac{1.7}{3.7} = 0.459$$

因介质平面上是驻波最小点, 故应取

$$\rho = -0.459$$

反射系数

$$\rho = \frac{\eta_2 - \eta_0}{\eta_2 + \eta_0} = -0.459$$

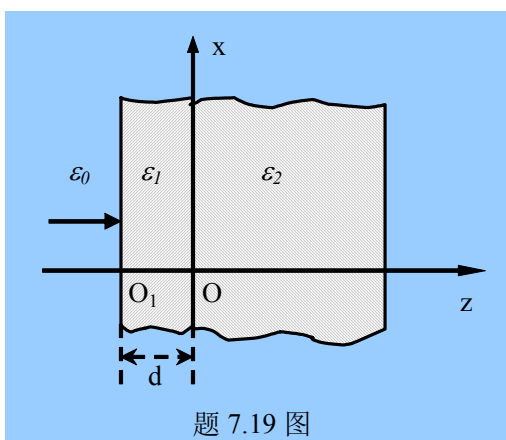
得

$$\eta_2 = 0.371 \times 377 = 139.79 \Omega$$

则

$$\epsilon_2 = \frac{\mu_0}{139.79^2} = 64.3 \times 10^{-12} = 7.26 \epsilon_0$$

**7.19** 如题 7.19 图所示,  $z > 0$  区域的媒质介电常数为  $\epsilon_2$ , 在此媒质前置有厚度为  $d$ 、介电常数为  $\epsilon_1$  的介质板。对于一个从左面垂直入射过来的 TEM 波, 试证明当  $\epsilon_{r1} = \sqrt{\epsilon_{r2}}$  且  $d = \frac{1}{4} \frac{\lambda}{\sqrt{\epsilon_{r1}}}$  时, 没有反射 ( $\lambda$  为自由空间的波长)。



题 7.19 图

**解** 媒质 1 中的波阻抗为

$$\eta_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\epsilon_1}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_{r1}\epsilon_0}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_{r1}}} \eta_0 \quad (1)$$

媒质 2 中的波阻抗为

$$\eta_{21} = \sqrt{\frac{\mu_2}{\epsilon_2}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_{r2}\epsilon_0}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_{r2}}} \eta_0 \quad (2)$$

当  $\epsilon_{r1} = \sqrt{\epsilon_{r2}}$  时, 由式 (1) 和 (2) 得

$$\eta_1^2 = \frac{\eta_0^2}{\epsilon_{r1}} = \frac{\eta_0}{\sqrt{\epsilon_{r2}}} \cdot \eta_0 = \eta_2 \eta_0 \quad (3)$$

而分界面  $O_1$  处 (即  $z = -d$  处) 的等效波阻抗为

$$\eta_{ef} = \eta_1 \frac{\eta_2 + j\eta_1 \tan \beta_1 d}{\eta_1 + j\eta_2 \tan \beta_1 d}$$

当  $d = \frac{1}{4} \frac{\lambda}{\sqrt{\epsilon_{r1}}}$ 、即  $d = \frac{\lambda_1}{4}$  时

$$\eta_{ef} = \frac{\eta_1^2}{\eta_2} \quad (4)$$

分界面  $O_1$  处的反射系数为

$$\rho = \frac{\eta_{ef} - \eta_0}{\eta_{ef} + \eta_0} \quad (5)$$

将式 (3) 和 (4) 代入式 (5), 则得

$$\rho = 0$$

即  $\varepsilon_{r1} = \sqrt{\varepsilon_{r2}}$  且  $d = \frac{1}{4} \frac{\lambda}{\sqrt{\varepsilon_{r1}}}$  时, 分界面  $O_1$  上无反射。 $d = \frac{\lambda_1}{4}$  的介质层称为匹配层。

**7.20** 垂直放置在球坐标原点的某电流元所产生的远区场为

$$\mathbf{E} = \mathbf{e}_\theta \frac{100}{r} \sin \theta \cos(\omega t - \beta r) \text{ V/m}$$

$$\mathbf{H} = \mathbf{e}_\phi \frac{0.265}{r} \sin \theta \cos(\omega t - \beta r) \text{ A/m}$$

试求穿过  $r=1000\text{m}$  的半球壳的平均功率。

**解** 将电场、磁场写成复数形式

$$\mathbf{E}(r) = \mathbf{e}_\theta \frac{100}{r} \sin \theta e^{-j\beta r}$$

$$\mathbf{H}(r) = \mathbf{e}_\phi \frac{0.265}{r} \sin \theta e^{-j\beta r}$$

平均坡印廷矢量为

$$\begin{aligned} \mathbf{S}_{av} &= \frac{1}{2} \text{Re}[\mathbf{E}(r) \times \mathbf{H}^*(r)] \\ &= \frac{1}{2} \text{Re}[\mathbf{e}_\theta \frac{100}{r} \sin \theta e^{-j\beta r} \times \mathbf{e}_\phi \frac{0.265}{r} \sin \theta e^{j\beta r}] \\ &= \frac{1}{2} \mathbf{e}_r \frac{100 \times 0.265}{r^2} \sin^2 \theta \text{ W/m}^2 = \mathbf{e}_r 13.25 \frac{\sin^2 \theta}{r^2} \text{ W/m}^2 \end{aligned}$$

故穿过  $r=1000\text{m}$  的半球壳的平均功率为

$$\mathbf{P}_{av} = \frac{1}{2} \oint_S \mathbf{S}_{av} \cdot d\mathbf{S}$$

式中  $d\mathbf{S}$  为球坐标的面积元矢量, 对积分有贡献是

$$d\mathbf{S} = \mathbf{e}_r dS_r = \mathbf{e}_r r^2 \sin \theta d\theta d\phi$$

故

$$\begin{aligned} P_{av} &= \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \mathbf{e}_r 13.25 \frac{\sin^2 \theta}{r^2} \cdot \mathbf{e}_r r^2 \sin \theta d\theta d\phi = 13.25\pi \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta \\ &= 13.25\pi \left( -\cos \theta + \frac{1}{3} \cos^3 \theta \right) \Big|_0^\pi = 13.25\pi \times \frac{4}{3} = 55.5 \text{ W} \end{aligned}$$

**7.21** 在自由空间中,  $\mathbf{E} = \mathbf{e}_x 150 \sin(\omega t - \beta z) \text{ V/m}$ 。试求  $z=0$  平面内的边长为  $30\text{mm}$  和  $15\text{mm}$  长方形面积的总功率。

**解** 将已知的电场写成复数形式

$$\mathbf{E}(z) = \mathbf{e}_x 150 e^{-j(\beta z + 90^\circ)}$$

得与  $\mathbf{E}(z)$  相伴的磁场

$$\mathbf{H}(z) = \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_z \times \mathbf{E}(z) = \mathbf{e}_y \frac{150}{377} e^{-j(\beta z + 90^\circ)}$$



故平均坡印廷矢量为

$$\begin{aligned} \mathbf{S}_{av} &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{E}(x) \times \mathbf{H}^*(z)] \\ &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{e}_x 150 e^{-j(\beta z + 90^\circ)} \times \mathbf{e}_y \frac{150}{377} e^{j(\beta z + 90^\circ)}] = \mathbf{e}_z 29.84 \text{ W/m}^2 \end{aligned}$$

则穿过  $z=0$  平面上  $S=30 \times 15 \text{ mm}^2$  的长方形面积的总功率为

$$P_{av} = \mathbf{S}_{av} \cdot \mathbf{e}_z S = 29.84 \times 30 \times 10^{-3} \times 15 \times 10^{-3} \text{ W} = 13.43 \times 10^{-3} \text{ W}$$

**7.22** 均匀平面波的电场强度为

$$\mathbf{E} = \mathbf{e}_x 100 \sin(\omega t - \beta z) + \mathbf{e}_y 200 \cos(\omega t - \beta z) \text{ V/m}$$

(1) 运用麦克斯韦方程求出  $\mathbf{H}$ ; (2) 若该波在  $z=0$  处迁到一理想导体平面, 求出  $z < 0$  区域内的  $\mathbf{E}$  和  $\mathbf{H}$ ; (3) 求理想导体上的电流密度。

**解** (1) 将已知的电场写成复数形式

$$\mathbf{E}(z) = \mathbf{e}_x 100 e^{-j(\beta z + 90^\circ)} + \mathbf{e}_y 200 e^{-j\beta z}$$

由  $\nabla \times \mathbf{E} = -j\omega\mu_0 \mathbf{H}$  得

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(z) &= -\frac{1}{j\omega\mu_0} \nabla \times \mathbf{E}(z) = -\frac{1}{j\omega\mu_0} \begin{bmatrix} \mathbf{e}_x & \mathbf{e}_y & \mathbf{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x & E_y & 0 \end{bmatrix} \\ &= -\frac{1}{j\omega\mu_0} \left( -\mathbf{e}_x \frac{\partial E_y}{\partial z} + \mathbf{e}_y \frac{\partial E_x}{\partial z} \right) \\ &= -\frac{1}{j\omega\mu_0} [-\mathbf{e}_x 200(-j\beta) e^{-j\beta z} + \mathbf{e}_y 100(-j\beta) e^{-j(\beta z + 90^\circ)}] \\ &= \frac{\beta}{\omega\mu_0} [-\mathbf{e}_x 200 e^{-j\beta z} + \mathbf{e}_y 100 e^{-j(\beta z + 90^\circ)}] \\ &= \frac{1}{\eta_0} [-\mathbf{e}_x 200 e^{-j\beta z} + \mathbf{e}_y 100 e^{-j(\beta z + 90^\circ)}] \text{ A/m} \end{aligned}$$

写成瞬时值表示式

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(z, t) &= \operatorname{Re}[\mathbf{H}(z) e^{j\omega t}] \\ &= \frac{1}{\eta_0} [-\mathbf{e}_x 200 \cos(\omega t - \beta z) + \mathbf{e}_y 100 \cos(\omega t - \beta z - 90^\circ)] \\ &= \frac{1}{\eta_0} [-\mathbf{e}_x 200 \cos(\omega t - \beta z) + \mathbf{e}_y 100 \sin(\omega t - \beta z)] \text{ A/m} \end{aligned}$$

(2) 均匀平面波垂直入射到理想导体平面上会产生全反射, 反射波的电场为

$$\begin{aligned} E_x^- &= -100 e^{j(\beta z - 90^\circ)} \\ E_y^- &= -200 e^{j\beta z} \end{aligned}$$

即  $z < 0$  区域内的反射波电场为

$$\mathbf{E}^- = \mathbf{e}_x E_x^- + \mathbf{e}_y E_y^- = -\mathbf{e}_x 100 e^{j(\beta z - 90^\circ)} - \mathbf{e}_y 200 e^{j\beta z}$$

与之相伴的反射波磁场为

$$\mathbf{H}^- = \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_z \times \mathbf{E}^-) = \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_x 200 e^{j\beta z} + \mathbf{e}_y 100 e^{j(\beta z - 90^\circ)})$$

至此, 即可求出  $z < 0$  区域内的总电场  $\mathbf{E}$  和总磁场  $\mathbf{H}$ 。

$$\begin{aligned} E_x &= E_x^+ + E_x^- = 100e^{-j(\beta z + 90^\circ)} - 100e^{j(\beta z - 90^\circ)} \\ &= 100e^{-j90^\circ}(e^{-j\beta z} - e^{j\beta z}) = -j200 \sin \beta z e^{-j90^\circ} \\ E_y &= E_y^+ + E_y^- = 200e^{-j\beta z} - 200e^{j\beta z} = -j400 \sin \beta z \end{aligned}$$

故

$$\mathbf{E} = \mathbf{e}_x E_x + \mathbf{e}_y E_y = -\mathbf{e}_x j200 \sin \beta z e^{-j90^\circ} - \mathbf{e}_y j400 \sin \beta z$$

同样

$$\begin{aligned} H_x &= H_x^+ + H_x^- = -\frac{1}{\eta_0} 200e^{-j\beta z} - \frac{1}{\eta_0} 200e^{j\beta z} = -\frac{1}{\eta_0} 400 \cos \beta z \\ H_y &= H_y^+ + H_y^- = [100e^{-j(\beta z + 90^\circ)} + 100e^{j(\beta z - 90^\circ)}] \frac{1}{\eta_0} \\ &= \frac{1}{\eta_0} 200e^{-j90^\circ} \cos \beta z \end{aligned}$$

故

$$\mathbf{H} = \mathbf{e}_x H_x + \mathbf{e}_y H_y = \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_x 400 \cos \beta z + \mathbf{e}_y 200e^{-j90^\circ} \cos \beta z)$$

(3) 理想导体平面上的电流密度为

$$\begin{aligned} \mathbf{J}_s &= \mathbf{n} \times \mathbf{H} \Big|_{z=0} = -\mathbf{e}_z \times (-\mathbf{e}_x 400 \cos \beta z + \mathbf{e}_y 200e^{-j90^\circ} \cos \beta z) \frac{1}{\eta_0} \Big|_{z=0} \\ &= \mathbf{e}_x 0.53e^{-j90^\circ} + \mathbf{e}_y 1.06 \text{ A/m} \end{aligned}$$

**7.23** 在自由空间中, 一均匀平面波垂直投射到半无限大无损耗介质平面上。已知在平面前的自由空间中, 合成波的驻波比为 3, 无损耗介质内透射波的波长是自由空间波长的  $\frac{1}{6}$ 。

试求介质的相对磁导率  $\mu_r$  和相对介电常数  $\epsilon_r$ 。

**解** 在自由空间, 入射波与反射波合成为驻波, 驻波比为

$$S = \frac{E_{\max}}{E_{\min}} = \frac{E_{m1}^+ + E_{m1}^-}{E_{m1}^+ - E_{m1}^-} = \frac{1 + |\rho|}{1 - |\rho|} = 3$$

由此求出反射系数

$$|\rho| = \frac{1}{2}$$

设在介质平面上得到驻波最小点, 故取  $\rho = -\frac{1}{2}$ 。而反射系数为

$$\rho = \frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1}$$

式中的  $\eta_1 = \eta_0 = 120\pi\Omega$ , 则得

$$-\frac{1}{2} = \frac{\eta_2 - \eta_0}{\eta_2 + \eta_0}$$

求得

$$\eta_2 = \frac{1}{3}\eta_0 \quad \text{即} \quad \sqrt{\frac{\mu_r \mu_0}{\epsilon_r \epsilon_0}} = \frac{1}{3}\eta_0$$

得

$$\frac{\mu_r}{\varepsilon_r} = \frac{1}{9} \quad (1)$$

又

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{\omega\sqrt{\mu\varepsilon}} = \frac{2\pi}{\omega\sqrt{\mu_0\varepsilon_0}\sqrt{\mu_r\varepsilon_r}} = \frac{\lambda_0}{\sqrt{\mu_r\varepsilon_r}} = \frac{\lambda_0}{6}$$

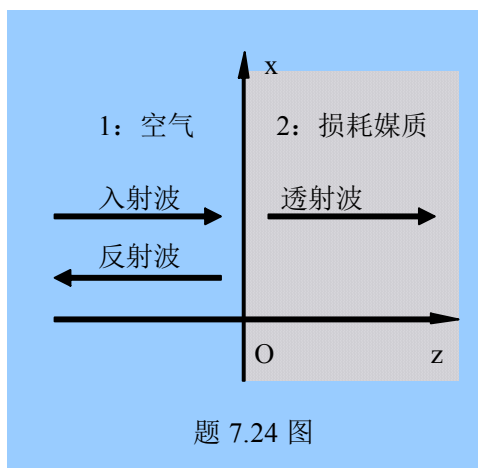
得

$$\mu_r\varepsilon_r = 36 \quad (2)$$

联解式 (1) 和 (2) 得

$$\mu_r = 2, \quad \varepsilon_r = 18$$

**7.24** 均匀平面波的电场强度为  $\mathbf{E}^+ = \mathbf{e}_x 10e^{-j6z}$ ，该波从空气垂直入射到有损耗媒质 ( $\varepsilon_r = 2.5$ , 损耗角正切  $\tan\delta = \frac{\gamma_2}{\omega\varepsilon_2} = 0.5$ ) 的分界面上 ( $z=0$ )，如题 7.24 图所示。(1) 求反射波和透射波的电场和磁场的瞬时表示式；(2) 求空气中及有损耗媒质中的时间平均坡印廷矢量。



**解** (1) 根据已知条件求得如下参数。

在空气中 (媒质 1)

$$\beta_1 = 6 \text{ rad/m}$$

$$\omega = \beta_1 c = 6 \times 3 \times 10^8 = 1.8 \times 10^9 \text{ rad/s}$$

$$\eta_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\varepsilon_1}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}} = 377 \Omega$$

在有损耗媒质中

$$\tan \delta = \frac{\gamma_2}{\omega \varepsilon_2} = 0.5$$

$$\begin{aligned}\alpha_2 &= \omega \sqrt{\frac{\mu_2 \varepsilon_2}{2} \left[ \sqrt{1 + \left( \frac{\gamma_2}{\omega \varepsilon_2} \right)^2} - 1 \right]} \\ &= 1.8 \times 10^9 \sqrt{\frac{2.5 \mu_0 \varepsilon_0}{2} [\sqrt{1 + 0.5^2} - 1]} = 2.31 \text{ Np/m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\beta_2 &= \omega \sqrt{\frac{\mu_2 \varepsilon_2}{2} \left[ \sqrt{1 + \left( \frac{\gamma_2}{\omega \varepsilon_2} \right)^2} + 1 \right]} \\ &= 1.8 \times 10^9 \sqrt{\frac{2.5 \mu_0 \varepsilon_0}{2} [\sqrt{1 + 0.5^2} + 1]} = 9.77 \text{ rad/m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\eta_2 &= \sqrt{\frac{\mu_2}{\varepsilon_2}} \bigg/ \sqrt{1 - j \frac{\gamma_2}{\omega \varepsilon_2}} = \sqrt{\frac{\mu_0}{2.5 \varepsilon_0}} \bigg/ \sqrt{1 - j0.5} \\ &= 255 e^{j13.3^\circ} = 218.96 + j51.76 \Omega\end{aligned}$$

分界面上的反射系数为

$$\rho = \frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1} = \frac{218.96 + j51.76 - 377}{218.96 + j51.76 + 377} = 0.278 e^{j156.9^\circ}$$

透射系数为

$$\tau = \frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_1} = \frac{2 \times 225 e^{j113.3^\circ}}{218.96 + j51.76 + 377} = 0.752 e^{j8.34^\circ}$$

故反射波的电场和磁场的复数表示式为

$$\begin{aligned}\mathbf{E}^- &= \mathbf{e}_x \rho \times 10 e^{-j6z} = \mathbf{e}_x 2.78 e^{j156.9^\circ} e^{j6z} \\ \mathbf{H}^- &= \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_z \times \mathbf{E}^-) = \frac{1}{377} (-\mathbf{e}_z \times \mathbf{e}_x 2.78 e^{j156.9^\circ} e^{j6z}) \\ &= -\mathbf{e}_y 7.37 \times 10^{-3} e^{j156.9^\circ} e^{j6z}\end{aligned}$$

则其瞬时表示式为

$$\begin{aligned}\mathbf{E}^-(z, t) &= \text{Re}[\mathbf{E}^- e^{j\omega t}] \\ &= \mathbf{e}_x 2.78 \cos(1.8 \times 10^9 t + 6z + 156.9^\circ) \text{ V/m} \\ \mathbf{H}^-(z, t) &= \text{Re}[\mathbf{H}^- e^{j\omega t}] \\ &= -\mathbf{e}_y 7.37 \times 10^{-3} \cos(1.8 \times 10^9 t + 6z + 156.9^\circ) \text{ A/m}\end{aligned}$$

而媒质 2 中的透射波电场和磁场为

$$\begin{aligned}\mathbf{E}_2 &= \mathbf{e}_x \tau \times 10 e^{-\alpha_2 z} e^{-j\beta_2 z} = \mathbf{e}_x 7.52 e^{-2.31z} e^{-j9.77z} e^{j8.34^\circ} \\ \mathbf{H}_2 &= \frac{1}{\eta_2} \mathbf{e}_z \times \mathbf{E}_2 = \frac{1}{225 e^{j13.3^\circ}} \mathbf{e}_z \times \mathbf{e}_x 7.52 e^{-2.31z} e^{-j9.77z} e^{j8.34^\circ} \\ &= \mathbf{e}_y 0.035 e^{-2.31z} e^{-j9.77z} e^{j8.34^\circ} e^{-j13.3^\circ}\end{aligned}$$

故其瞬时表示式为

$$\begin{aligned}
E_2(z, t) &= \operatorname{Re}[E_2 e^{j\omega t}] \\
&= \mathbf{e}_x 7.52 e^{-2.31z} \cos(1.8 \times 10^9 t - 9.77z + 8.34^\circ) \text{ V/m} \\
H_2(z, t) &= \operatorname{Re}[H_2 e^{j\omega t}] \\
&= \mathbf{e}_y 0.035 e^{-2.31z} \cos(1.8 \times 10^9 t - 9.77z - 4.96^\circ) \text{ A/m} \\
(2) \quad S_{av1} &= S_{av}^+ + S_{av}^- = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{E}^+ \times \mathbf{H}^{+*}] + \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{E}^- \times \mathbf{H}^{-*}] \\
&= \mathbf{e}_z \frac{1}{2} \times \frac{10^2}{377} - \mathbf{e}_z \frac{1}{2} \times \frac{2.78^2}{377} = \mathbf{e}_z 0.122 \text{ W/m}^2 \\
S_{av2} &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{E}_2 \times \mathbf{H}_2^*] \\
&= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{e}_x 7.52 e^{-2.31z} e^{-j9.77z} e^{j8.34^\circ} \times \mathbf{e}_y 0.035 e^{-2.31z} e^{j9.77z} e^{j4.96^\circ}] \\
&= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\mathbf{e}_z 0.263 e^{-4.62z} e^{j13.3^\circ}] = \mathbf{e}_z 0.122 e^{-4.62z} \text{ W/m}^2
\end{aligned}$$

**7.25** 一右旋圆极化波垂直入射到位于  $z=0$  的理想导体板上, 其电场强度的复数表示式为

$$\mathbf{E}_i = E_0 (\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y j) e^{-j\beta z}$$

(1) 确定反射波的极化方式; (2) 求导体板上的感应电流; (3) 以余弦为基准, 写出总电场强度的瞬时值表示式。

**解** (1) 设反射波的电场强度为

$$\mathbf{E}_r = (\mathbf{e}_x E_{rx} + \mathbf{e}_y E_{ry}) e^{j\beta z}$$

据理想导体的边界条件, 在  $z=0$  时应有

$$(\mathbf{E}_i + \mathbf{E}_r)|_{z=0} = 0$$

故得

$$E_{rx} = -E_0, \quad E_{ry} = jE_0$$

则

$$\mathbf{E}_r = E_0 (-\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j) e^{j\beta z}$$

可见, 反射波是一个沿  $-z$  方向传播的左旋圆极化波。

(2) 入射波的磁场为

$$\begin{aligned}
\mathbf{H}_i &= \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_z \times \mathbf{E}_i = \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_z \times E_0 (\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y j) e^{-j\beta z} \\
&= \frac{E_0}{\eta_0} (\mathbf{e}_x j + \mathbf{e}_y) e^{-j\beta z}
\end{aligned}$$

反射波的磁场为

$$\begin{aligned}
\mathbf{H}_r &= \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_z \times \mathbf{E}_r) = \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_z) \times E_0 (-\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j) e^{j\beta z} \\
&= \frac{E_0}{\eta_0} (\mathbf{e}_x j + \mathbf{e}_y) e^{j\beta z}
\end{aligned}$$

故合成波的磁场为

$$\mathbf{H} = \mathbf{H}_i + \mathbf{H}_r = \frac{E_0}{\eta_0} (\mathbf{e}_x j + \mathbf{e}_y) e^{-j\beta z} + \frac{E_0}{\eta_0} (\mathbf{e}_x j + \mathbf{e}_y) e^{j\beta z}$$

则导体板上的感应电流为

$$\mathbf{J}_s = \mathbf{n} \times \mathbf{H} \Big|_{z=0} = -\mathbf{e}_z \times (\mathbf{H}_i + \mathbf{H}_r) \Big|_{z=0} = \frac{2E_0}{\eta_0} (\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y j)$$

(3) 合成电场的复数表示式为

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= \mathbf{E}_i + \mathbf{E}_r = E_0(\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y j)e^{-j\beta z} + E_0(-\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y j)e^{j\beta z} \\ &= \mathbf{e}_x E_0(e^{-j\beta z} - e^{j\beta z}) + \mathbf{e}_y j E_0(e^{j\beta z} - e^{-j\beta z}) \\ &= 2E_0 \sin \beta z (-\mathbf{e}_x j - \mathbf{e}_y) \end{aligned}$$

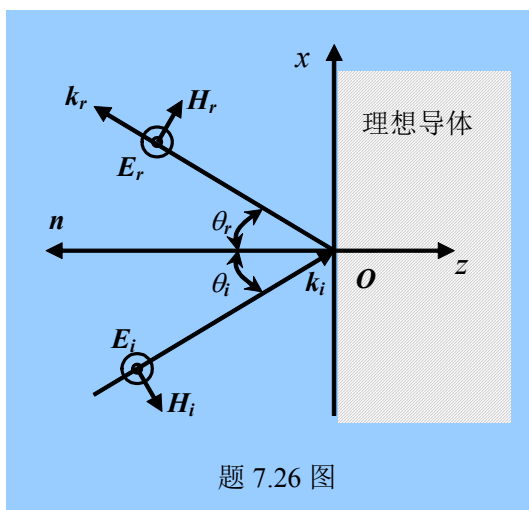
故其瞬时表示式为

$$\mathbf{E}(z, t) = \text{Re}[\mathbf{E}e^{j\omega t}] = 2E \sin \beta z (\mathbf{e}_x \sin \omega t - \mathbf{e}_y \cos \omega t)$$

**7.26** 如题 7.26 图所示, 有一正弦均匀平面波由空气斜入射到  $z=0$  的理想导体平面上, 其电场强度的复数表示式为

$$\mathbf{E}_i(x, z) = \mathbf{e}_y 10e^{-j(6x+8z)} \text{ V/m}$$

(1) 求波的频率和波长; (2) 以余弦函数为基准, 写出入射波电场和磁场的瞬时表示式; (3) 确定入射角; (4) 求反射波电场和磁场的复数表示式; (5) 求合成波电场和磁场的复数表示式。



题 7.26 图

**解** (1) 由已知条件知入射波的波矢量为

$$\mathbf{k}_i = \mathbf{e}_x 6 + \mathbf{e}_z 8 = \mathbf{e}_x k_{ix} + \mathbf{e}_z k_{iz}$$

$$k_i = \sqrt{6^2 + 8^2} = 10$$

故波长为

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2\pi}{k_i} = 0.628 \text{ m}$$

频率为

$$f = \frac{c}{\lambda} = \frac{3 \times 10^8}{0.628} = 4.78 \times 10^8 \text{ Hz}$$

$$\omega = 2\pi f = 3 \times 10^9 \text{ rad/s}$$

(2) 入射波传播方向的单位矢量为

$$\mathbf{e}_{ni} = \frac{\mathbf{k}_i}{k_i} = \frac{\mathbf{e}_x 6 + \mathbf{e}_z 8}{10} = \mathbf{e}_x 0.6 + \mathbf{e}_z 0.8$$

入射波的磁场复数表示式为

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_i(x, z) &= \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_{ni} \times \mathbf{E}_i(x, z) = \frac{1}{\eta_0} (-\mathbf{e}_x 8 + \mathbf{e}_z 6) \times \mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x+8z)} \\ &= \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 + \mathbf{e}_z 6) e^{-j(6x+8z)} \end{aligned}$$

则得其瞬时表示式

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_i(x, z, t) &= \text{Re}[\mathbf{H}_i(x, z) e^{j\omega t}] \\ &= \text{Re}\left[\frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 + \mathbf{e}_z 6) e^{-j(6x+8z)} e^{j3 \times 10^9 t}\right] \\ &= \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 + \mathbf{e}_z 6) \cos(3 \times 10^9 t - 6x - 8z) \text{ A/m} \end{aligned}$$

而电场的瞬时表示式为

$$\begin{aligned} \mathbf{E}_i(x, z, t) &= \text{Re}[\mathbf{E}_i(x, z) e^{j\omega t}] = \text{Re}[\mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x+8z)} e^{j\omega t}] \\ &= \mathbf{e}_y 10 \cos(3 \times 10^9 t - 6x - 8z) \text{ V/m} \end{aligned}$$

(3) 由  $k_{iz} = k_i \cos \theta_i$ , 得

$$\cos \theta_i = \frac{k_{iz}}{k_i} = \frac{8}{10} \quad \text{故} \quad \theta_i = 36.9^\circ$$

(4) 据斯耐尔反射定律知  $\theta_r = \theta_i = 36.9^\circ$ , 反射波的波矢量为

$$\begin{aligned} \mathbf{k}_r &= \mathbf{e}_x 6 - \mathbf{e}_z 8 \\ \mathbf{e}_{nr} &= \frac{\mathbf{k}_r}{k_r} = \frac{\mathbf{e}_x 6 - \mathbf{e}_z 8}{10} = \mathbf{e}_x 0.6 - \mathbf{e}_z 0.8 \end{aligned}$$

而垂直极化波对理想导体平面斜入射时, 反射系数  $\rho_\perp = -1$ 。故反射波的电场为

$$\mathbf{E}_r(x, z) = -\mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x-8z)} \text{ V/m}$$

与之相伴的磁场为

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_r(x, z) &= \frac{1}{\eta_0} \mathbf{e}_{nr} \times \mathbf{E}_r(x, z) \\ &= \frac{1}{120\pi} (\mathbf{e}_x 0.6 - \mathbf{e}_z 0.8) \times (-\mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x-8z)}) \\ &= \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 - \mathbf{e}_z 6) e^{-j(6x-8z)} \text{ A/m} \end{aligned}$$

(5) 合成波的电场为

$$\begin{aligned} \mathbf{E}(x, z) &= \mathbf{E}_i(x, z) + \mathbf{E}_r(x, z) = \mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x+8z)} - \mathbf{e}_y 10 e^{-j(6x-8z)} \\ &= \mathbf{e}_y 10 e^{-j6x} (e^{-j8z} - e^{j8z}) = -\mathbf{e}_y j 20 e^{-j6x} \sin 8z \text{ V/m} \end{aligned}$$

合成波的磁场为

$$\begin{aligned} \mathbf{H}(x, z) &= \mathbf{H}_i(x, z) + \mathbf{H}_r(x, z) \\ &= \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 + \mathbf{e}_z 6) e^{-j(6x+8z)} + \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 8 - \mathbf{e}_z 6) e^{-j(6x-8z)} \\ &= \frac{1}{120\pi} (-\mathbf{e}_x 16 \cos 8z - \mathbf{e}_y j 12 \sin 8z) e^{-j6x} \text{ A/m} \end{aligned}$$

**7.27** 一个线极化平面波从自由空间入射到  $\epsilon_r = 4, \mu_r = 1$  的电介质分界面上, 如果入射波的电场矢量与入射面的夹角为  $45^\circ$ 。试求: (1) 入射角为何值时, 反射波只有垂直极化

波；(2) 此时反射波的平均功率流是入射波的百分之几？

**解** (1) 由已知条件知入射波中包括垂直极化分量和平行极化分量，且两分量的大小相等  $E_{i0}/\sqrt{2}$ 。当入射角  $\theta_i$  等于布儒斯特角  $\theta_B$  时，平行极化波将无反射，反射波中就只有垂直极化分量。

$$\begin{aligned}\theta_i = \theta_B &= \arctan\left(\sqrt{\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1}}\right) = \arctan\left(\sqrt{\frac{4\varepsilon_0}{\varepsilon_0}}\right) \\ &= \arctan 2 = 63.43^\circ\end{aligned}$$

(2)  $\theta_i = 63.43^\circ$  时，垂直极化分量的反射系数为

$$\begin{aligned}\rho_{\perp} &= \frac{\cos\theta_i - \sqrt{\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} - \sin^2\theta_i}}{\cos\theta_i + \sqrt{\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} - \sin^2\theta_i}} \\ &= \frac{\cos 63.43^\circ - \sqrt{\frac{4\varepsilon_0}{\varepsilon_0} - \sin^2 63.43^\circ}}{\cos 63.43^\circ + \sqrt{\frac{4\varepsilon_0}{\varepsilon_0} - \sin^2 63.43^\circ}} = -0.6\end{aligned}$$

故反射波的平均功率流为

$$S_{rav} = \frac{1}{2\eta_1} E_{r0}^2 = \frac{1}{2\eta_1} \left( \rho_{\perp} \frac{E_{i0}}{\sqrt{2}} \right)^2 = \frac{E_{i0}^2}{2\eta_1} \times 0.18$$

而入射波的平均功率流为

$$S_{iav} = \frac{1}{2\eta_1} E_{i0}^2$$

可见，

$$\frac{S_{rav}}{S_{iav}} = 18\%$$

**7.28** 垂直极化波从水下的波源以入射角  $\theta_i = 20^\circ$  投射到水与空气的分界面上。水的  $\varepsilon_r = 81, \mu_r = 1$ ，试求：(1) 临界角  $\theta_c$ ；(2) 反射系数  $\rho_{\perp}$ ；(3) 透射系数  $\tau_{\perp}$ ；(4) 波在空气中传播一个波长距离时的衰减量。

**解** (1) 临界角为

$$\theta_c = \arcsin\left(\sqrt{\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1}}\right) = \arcsin\left(\sqrt{\frac{\varepsilon_0}{81\varepsilon_0}}\right) = 6.38^\circ$$

(2) 反射系数为

$$\begin{aligned}\rho_{\perp} &= \frac{\cos 20^\circ - \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{81\varepsilon_0} - \sin^2 20^\circ}}{\cos 20^\circ + \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{81\varepsilon_0} - \sin^2 20^\circ}} \\ &= \frac{0.94 - \sqrt{0.012 - 0.117}}{0.94 + \sqrt{0.012 - 0.117}} = \frac{0.94 - j0.32}{0.94 + j0.32} = e^{-j38.04^\circ}\end{aligned}$$

(3) 透射系数为



$$\begin{aligned}\tau_{\perp} &= \frac{2 \cos 20^{\circ}}{\cos 20^{\circ} + \sqrt{\frac{\epsilon_0}{81\epsilon_0} - \sin^2 20^{\circ}}} \\ &= \frac{2 \times 0.94}{0.94 + \sqrt{0.012 - 0.117}} = 1.89e^{-j19.02^{\circ}}\end{aligned}$$

(4) 由于  $\theta_i > \theta_c$ , 故此时将产生全反射。由斯耐尔折射定律得

$$\sin \theta_t = \sqrt{\frac{\epsilon_1}{\epsilon_2}} \sin \theta_i = \sqrt{81} \sin 20^{\circ} = 3.08$$

此时

$$\cos \theta_t = \sqrt{1 - \sin^2 \theta_t} = \sqrt{1 - 3.08^2} = -j2.91$$

式中取 “ $-j2.91$ ”, 是考虑到避免  $z \rightarrow \infty$  时, 场的振幅出现无穷大的情况。这是因为空气中的透射波电场的空间变化因子为

$$\begin{aligned}e^{-jk_2 \mathbf{e}_{nt} \cdot \mathbf{r}} &= e^{-jk_2(x \sin \theta_t + z \cos \theta_t)} = e^{-j3.08k_2x} e^{-jk_2(-j2.91)z} \\ &= e^{-j3.08k_2x} e^{-k_2(2.91z)}\end{aligned}$$

由上式即得透射波传播一个波长时的衰减量为

$$20 \lg e^{-k_2(2.91\lambda_2)} = 20 \lg e^{-\frac{2\pi}{\lambda_2}(2.91\lambda_2)} = -158.8 \text{ dB}$$