



南京大学
NANJING UNIVERSITY



《电磁场理论与微波技术》 习题课

杨维旭

2019年11月25日

*Department of Electronic Engineering,
School of Electronic Science and Engineering, Nanjing University*

一、填空题

1. 已知 $\vec{A} = 5y\hat{e}_x + 3(x^2 + z)\hat{e}_y + 8z^2\hat{e}_z$, $\vec{B} = (x + y)\hat{e}_y + 4x^2\hat{e}_z$, 在 $(1, 2, -1)$ 点处, $\vec{B} \times \vec{A} =$ _____,
 $\nabla \cdot (\nabla \times \vec{A}) =$ _____, $\nabla^2 \vec{B} =$ _____。

$$\text{解: } \vec{B} \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \hat{e}_x & \hat{e}_y & \hat{e}_z \\ 0 & x+y & 4x^2 \\ 5y & 3(x^2+z) & 8z^2 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \hat{e}_x & \hat{e}_y & \hat{e}_z \\ 0 & 3 & 4 \\ 10 & 0 & 8 \end{vmatrix} = \underline{24\hat{e}_x + 40\hat{e}_y - 30\hat{e}_z};$$

根据矢量场旋度的一个重要性质, 即旋度的散度等于0, 因此 $\nabla \cdot (\nabla \times \vec{A}) = 0$;

$$\nabla^2 \vec{B} = \hat{e}_x \nabla^2 B_x + \hat{e}_y \nabla^2 B_y + \hat{e}_z \nabla^2 B_z;$$

$$\nabla^2 B_x = \frac{\partial^2 B_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 B_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 B_z}{\partial x^2}; \quad \nabla^2 B_y = \frac{\partial^2 B_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 B_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 B_z}{\partial y^2}; \quad \nabla^2 B_z = \frac{\partial^2 B_x}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 B_y}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 B_z}{\partial z^2};$$

所以

$$\nabla^2 \vec{B} = \underline{8\hat{e}_z}。$$

一、填空题

2. 某相对磁导率 $\mu_r = 2$ 的磁性导体电导率为 $4 \times 10^7 \text{ S/m}$ ，工作频率为 10 GHz ，则该导体的趋肤厚度为_____；导体中电磁波的能量主要是_____能量（选电场或磁场）。

解：趋肤效应的定义为，对于高频电磁波，电磁场集中在导体表面附近的薄层内。

趋肤厚度公式：

$$\delta = \frac{1}{\alpha} = \sqrt{\frac{2}{\omega \mu \sigma}} = \sqrt{\frac{2}{2\pi f \cdot \mu_0 \mu_r \cdot \sigma}} = \sqrt{\frac{1}{\pi \times 10 \times 10^9 \times 4\pi \times 10^{-7} \times 2 \times 4 \times 10^7}} = \underline{5.627 \times 10^{-7} \text{ m}};$$

导体中，电磁波的能量主要是磁场能量。

一、填空题

3. 平面电磁波从石英玻璃 ($\varepsilon_r = 3.8$) 入射到与空气的交界面, 当发生全反射时的入射临界角为_____; 这时在空气中平面电磁波能流方向为_____。

解: 根据Snell定律,

$$\frac{\sin \theta_i}{\sin \theta_t} = \frac{k_t}{k_i} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{\sqrt{\mu_2 \varepsilon_2}}{\sqrt{\mu_1 \varepsilon_1}} = \frac{n_2}{n_1} = n_{21} ;$$

对于非铁磁物质,

$$n_{21} = \sqrt{\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1}} ;$$

当发生全反射时, 折射角等于90度, 带入Snell定律, 解得入射角为30.86度;

这时在空气中平面电磁波的能流方向为平行于两种介质交界面方向。

一、填空题

4. 写出~~无源~~真空中Maxwell方程组的微分形式，及其磁场波动方程。

解：

$$\begin{cases} \nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \\ \nabla \times \mathbf{H} = \mathbf{j}_f + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t} \\ \nabla \cdot \mathbf{D} = \rho \\ \nabla \cdot \mathbf{B} = 0 \end{cases} \text{ 微分形式}$$

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

$$\nabla^2 \mathbf{B} - \mu\epsilon \frac{\partial^2 \mathbf{B}}{\partial t^2} = 0$$

电磁场波动方程

5. 传输线的电长度定义为其实际长度与_____之比，电长度大于_____称为长线；传输线接不同负载时_____（会/不会）影响传输线的特性阻抗。

解：电长度定义为，几何长度 l 与电磁波的工作波长 λ 之比；

电长度大于0.05称为长线；

传输线接不同负载时不会影响传输线的特性阻抗。

二、简答题

6. 若自由空间中一平面电磁波的复数电场为 $\dot{E} = \left[0.3 \left(\frac{1+j}{\sqrt{2}} \right) \hat{e}_x + 1.2 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_y \right] e^{-j200\pi z}$ ，试问该电磁波的传播矢量 \vec{k} 、工作频率 f 、极化形式及极化方向、复数磁场 \dot{H} 。

解：由表达式可知传播矢量 $\vec{k} = 200\pi \hat{e}_z$ ；

又 $k = \frac{\omega}{v} = \frac{2\pi f}{c} \rightarrow f = \frac{kc}{2\pi}$ ，将 $k = 200\pi$ 、 $c = 3 \times 10^8 \text{ m/s}$ 带入，解得
 $f = 3 \times 10^{10} \text{ Hz}$ ；

又 $\dot{E} = \left[0.3 \left(\frac{1+j}{\sqrt{2}} \right) \hat{e}_x + 1.2 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_y \right] e^{-j200\pi z} = \left[0.3 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_x + 1.2 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_y \right] e^{-j200\pi z}$ ，说明该电场 \hat{e}_x 和 \hat{e}_y 方向分量同相位，故极化形式为线极化，极化方向计算出线极化的角度即可。

由麦克斯韦方程可知， $\dot{H} = \frac{1}{\eta_0} \hat{e}_z \times \dot{E}$ ，将 $\eta_0 = 120\pi$ 带入，得

$$\dot{H} = \frac{1}{120\pi} \left[0.3 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_y - 1.2 e^{j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_x \right] e^{-j200\pi z}。$$

二、简答题

7. 平面电磁波 $\vec{E} = \hat{e}_x E_0 \cos(\omega t - j\beta_0 z)$ 从空气中垂直入射到量导体表面 ($z=0$)，导体的介电常数、磁导率和电导率分别为 ϵ_0 、 μ 和 σ ($\sigma / \omega\epsilon_0 \gg 1$)，试计算导体吸收的功率与入射功率之比。

解：由边界条件， $\begin{cases} E_i + E_r = E_t \\ H_i - H_r = H_t \end{cases}$ ，其中 $\vec{H}_i = \frac{1}{\eta_0} \hat{e}_z \times \vec{E}_i = \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} \hat{e}_z \times \vec{E}_i$ ， $\vec{H}_r = -\frac{1}{\eta_0} \hat{e}_z \times \vec{E}_r = -\sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} \hat{e}_z \times \vec{E}_r$

在良导体中， $\vec{k} = \vec{\beta} - j\vec{\alpha}$ ，当 $\sigma / \omega\epsilon_0 \gg 1$ 时， $\alpha \approx \beta \approx \sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}}$ ，

$$\begin{cases} \beta = \omega\sqrt{\mu\epsilon} \sqrt{\frac{1}{2} \left(\sqrt{1 + \frac{\sigma^2}{\epsilon^2\omega^2}} + 1 \right)} \\ \alpha = \omega\sqrt{\mu\epsilon} \sqrt{\frac{1}{2} \left(\sqrt{1 + \frac{\sigma^2}{\epsilon^2\omega^2}} - 1 \right)} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \vec{H}_t &= \frac{1}{\omega\mu} \vec{k} \times \vec{E}_t = \frac{1}{\omega\mu} (\beta - j\alpha) \frac{\vec{k}}{k} \times \vec{E}_t \\ &= \frac{1}{\omega\mu} (\beta - j\alpha) \hat{e}_z \times \vec{E}_t = \frac{1}{\omega\mu} e^{-j\frac{\pi}{4}} \hat{e}_z \times \vec{E}_t \end{aligned}$$

将红色箭头表达式带入，得

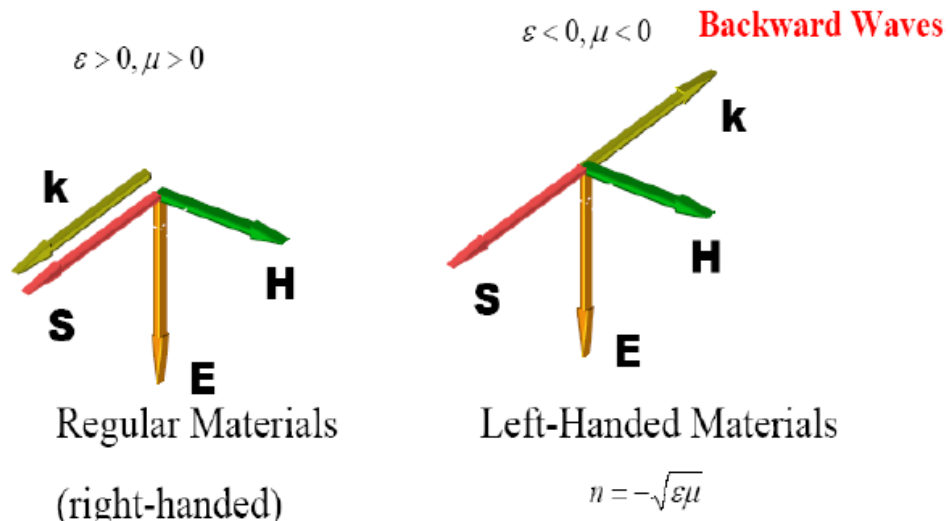
$$\begin{cases} E_i + E_r = E_t \\ (E_i - E_r) = \sqrt{\frac{\sigma}{2\omega\epsilon_0}} (1-j) E_t \end{cases} \rightarrow \frac{E_r}{E_i} = -\frac{1-j-\sqrt{\frac{2\omega\epsilon_0}{\sigma}}}{1-j+\sqrt{\frac{2\omega\epsilon_0}{\sigma}}}$$

根据坡印廷矢量，功率与电场的平方成正比，从而求出反射功率与入射功率之比，继而得到吸收功率与入射功率之比。

二、简答题

8. 介电常数和磁导率同时为负值的媒质称为左手媒质，是说明在左手媒质中平面电磁波具有反向传播的性质，即传播方向和电磁波能流方向相反。

解：基本上写出右侧两个矢量叉乘表达式，在加以适当叙述就给满分。
部分同学的回答是：因为左手媒质介电常数和磁导率都为负，所以传播方向和电磁波能流方向相反。（直接这样叙述没有公式不给分）



$$\begin{aligned} \mathbf{k} \times \mathbf{E} &= -\omega \mu \mathbf{H} \\ \mathbf{k} \times \mathbf{H} &= +\omega \epsilon \mathbf{E} \end{aligned}$$

期中考试讲解



三、计算题

9. 在右图所示的坐标系中, 由远处天线辐射过来的平面波, 从空气中入射到均匀无损耗介质表面 ($z = 0$ 处)

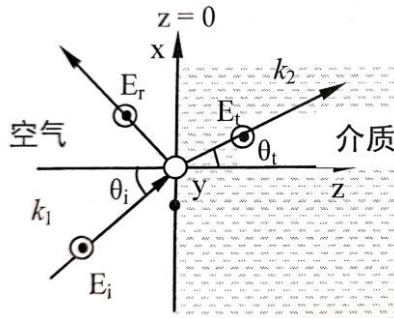
(介质的相对介电常数为 2)。入射平面波的电场表达式为: $\vec{E}_i = \hat{e}_y 10 \cos(\omega t - \pi x - \pi z) (V/m)$, (1) 试求该平面波频率 ω 、入射角 θ_i 、折射角 θ_t ; (6 分) (2)

分别求出空气和介质中总电场表达式; (6 分) (3) 求该平面波入射到介质中的时间平均功率密度; (4 分) (4)

若改变入射角, 可否发生反射场为零的现象? 如果会, 求出此时的入射角; 如果不会, 请说明理由。 (4 分)

(提示: $\frac{E_{r0}}{E_0} = \frac{\sqrt{\epsilon_1} \cos(\theta_i) - \sqrt{\epsilon_2} \cos(\theta_t)}{\sqrt{\epsilon_1} \cos(\theta_i) + \sqrt{\epsilon_2} \cos(\theta_t)}$, $\frac{E_{t0}}{E_0} = \frac{2\sqrt{\epsilon_1} \cos(\theta_i)}{\sqrt{\epsilon_1} \cos(\theta_i) + \sqrt{\epsilon_2} \cos(\theta_t)}$, 其中的 E_0 , E_{r0} 和 E_{t0}

分别为入射场、反射场和折射场的幅度, ϵ_1 和 ϵ_2 分别为空气和介质的介电常数。)



(2)

在边界上满足 $\begin{cases} W_r = W_r = W_t \\ k_{rx} = k_{rx} = k_{tx} \\ k_{ry} = k_{ry} = k_{ty} \end{cases}$

$$\therefore k_{rx} = k_{tx} = k_{rx} = \pi$$

$$k_{ry} = k_{ty} = k_{ty} = 0$$

$$\text{又 } k = \frac{\omega}{v}, \text{ 得 } |k_r| = |k_t| \text{ 即 } |k_{rz}| = |k_{tz}|$$

折射定律有

$$\frac{k_t}{k_r} = \sqrt{\frac{\epsilon_1 \mu_1}{\epsilon_2 \mu_2}} = \sqrt{\epsilon_r}$$

$$\therefore k_t = \sqrt{\epsilon_r} k_r \text{ 即 } k_t = 2\pi$$

$$\therefore k_{tz} = k_t \cos \theta_t = 2\pi \times \frac{\sqrt{3}}{2} = \sqrt{3}\pi \text{ 即 } k_{tz} = \sqrt{3}\pi$$

对幅值有

$$\begin{cases} \frac{E_{r0}}{E_0} = \frac{\sin(\theta_t - \theta_i)}{\sin(\theta_t + \theta_i)} \\ \frac{E_{t0}}{E_0} = \frac{2 \cos \theta_i \sin \theta_t}{\sin(\theta_t + \theta_i)} \end{cases} \text{ 代入有 } \begin{cases} E_{r0} = -2.7 \text{ V/m} \\ E_{t0} = 7.3 \text{ V/m} \end{cases}$$

在空气中

$$\vec{E}_r = \vec{E}_i + \vec{E}_r = [\hat{e}_y 10 \cos(\omega t - \pi x - \pi z) - \hat{e}_y 2.7 \cos(\omega t - \pi x + \sqrt{3}\pi z)] (V/m)$$

在介质中

$$\vec{E}_t = \hat{e}_y 7.3 \cos(\omega t - \pi x - \sqrt{3}\pi z) (V/m)$$

(3) ① 由题意知

$$\vec{q}_t = \frac{1}{2} \text{Re} [\vec{E}_t \times \vec{H}_t^*]$$

$$\text{其中 } \vec{H}_t^* = \frac{k_t}{\mu_0 \omega} (\hat{k}_t \times \vec{E}_t)$$

代入有

$$\vec{q}_t = [0.05 \hat{e}_x + 0.087 \hat{e}_z] (W/m^2)$$

(4) ② 不会;

$$\text{由 } \frac{E_{r0}}{E_0} = -\frac{\sin(\theta_t - \theta_i)}{\sin(\theta_t + \theta_i)}, \text{ 若 } E_{r0} = 0, \text{ 则 } \theta_i = \theta_t$$

$$\text{又 } \frac{\sin \theta_t}{\sin \theta_i} = \sqrt{\frac{\epsilon_2}{\epsilon_1}} = \sqrt{2} \neq 1, \text{ 即 } \theta_i \neq \theta_t, \text{ 矛盾, 故不存}$$

解: (1)

19. 解: ① 由题意知, $\begin{cases} k_r \cos \theta_r = \pi \\ k_r \sin \theta_r = \pi \end{cases}$

$$\therefore k_r = \sqrt{2}\pi, \theta_r = \frac{\pi}{4} \text{ 即 } \theta_r = 45^\circ$$

又空气中 $k_r = \frac{\omega}{c} = \frac{2\pi f}{c}$, 得 $f = \frac{k_r c}{2\pi}$, 代入有 $f = \frac{\sqrt{2}\pi}{2} \times 10^8 \text{ Hz}$, $\omega = \sqrt{2}\pi \times 10^8 \text{ rad/s}$

$$\text{即 } f = 2.12 \times 10^8 \text{ Hz}$$

$$\omega = 1.3 \times 10^9 \text{ rad/s}$$

$$\text{又 } \frac{\sin \theta_r}{\sin \theta_t} = \frac{k_t}{k_r} = \sqrt{\frac{\epsilon_2 \mu_2}{\epsilon_1 \mu_1}} = \sqrt{\epsilon_r}$$

$$\therefore \sin \theta_t = \frac{\sin \theta_r}{\sqrt{\epsilon_r}} = \frac{\sin \frac{\pi}{4}}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2}, \text{ 即 } \theta_t = \frac{\pi}{6}, \theta_t = 30^\circ$$

三、计算题

10. 无耗情况下, 主传输线的特性阻抗为 500Ω , 负载阻抗为 $(100+j100)\Omega$, 工作在 1GHz 。在进行阻抗匹配时, 如将一 $\lambda/4$ 变换器直接接在负载与主传输线之间, 则需在负载处并联一短路支节。如果 $\lambda/4$ 变换器和短路支节的特性阻抗相同, 求短路支节的最短长度及其特性阻抗。(12分)

解: (10). 解 = 设 $\lambda/4$ 变换器特性阻抗为 Z_0'

$$\text{负载阻抗 } Z_L = (100 + j100)\Omega$$

$$\therefore \text{导纳 } Y_L = \frac{1}{Z_L} = \left(\frac{1-j}{200}\right)\text{S}$$

若匹配, 则短路支节在负载处输入导纳应为

$$Y_{\text{短}} = \frac{1}{200}j\text{ (S)}$$

并联后总导纳

$$Y_{\text{并}} = \frac{1}{200}\text{ S}, \text{ 即 } Z_{\text{并}} = 200\Omega.$$

$$\text{匹配时有 } Z_0 = \frac{Z_0'^2}{Z_{\text{并}}}, \text{ 其中 } Z_0 = 500\Omega$$

$$\text{得 } Z_0' = 316\Omega$$

对短路支节, 沿线输入阻抗 <无耗>

$$Z_{in} = Z_0' \frac{Z_L + jZ_0' \tan\beta s}{Z_0' + jZ_L \tan\beta s} = jZ_0' \tan\beta s$$

$$\therefore jZ_0' \tan\beta s = \frac{1}{Y_{\text{短}}} = -200j \text{ 即 } \tan\beta s = -\frac{200}{316}$$

$$\text{取 } s_{\text{min}} = 0.41\lambda$$

$$\text{又 } f = 1\text{GHz}, \lambda = \frac{c}{f}, \text{ 代入有 } \lambda = 0.3\text{m}$$

$$\therefore s_{\text{min}} = 0.123\text{m}. \text{ 即 最短为 } 0.123\text{m}, \text{ 特性阻抗 } 316\Omega$$

三、计算题

11. 已知特性阻抗 $Z_0 = 50\Omega$ 的无损耗均匀传输线工作在 1GHz, 线长 1m, 线上驻波比为 3, 距负载最近的电压最小值点离终端 3cm。求: (1) 标出开路点、短路点、匹配点; (2) 终端的反射系数 Γ_L ; (3) 终端负载阻抗 Z_L ; (4) 输入端阻抗 Z_{in} 。(必需用史密斯圆图求解!) (16 分)

解: \therefore ① 画图

② $f = 1\text{GHz}$, 则 $\lambda = \frac{c}{f} = 0.3\text{m}$, 即 $\lambda = 30\text{cm}$

$\rho = 3$, 则 $|\Gamma_L| = \frac{\rho - 1}{\rho + 1} = \frac{3 - 1}{3 + 1} = \frac{1}{2}$, 即 $|\Gamma_L| = \frac{1}{2}$

$d_{\min} = 3\text{cm}$ 即 $d_{\min} = 0.1\lambda$, 则 $\varphi_L = 2\beta d_{\min} + \pi = 2 \cdot \frac{2\pi}{\lambda} \cdot 0.1\lambda + \pi = 1.4\pi$
即 $\varphi_L = 1.4\pi$

$\therefore \Gamma_L = |\Gamma_L| e^{j\varphi_L} = \frac{1}{2} e^{j1.4\pi}$

③ 由 $\Gamma_L = \frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0}$, 其中 $Z_0 = 50\Omega$.

$\therefore Z_L = Z_0 \frac{1 + \Gamma_L}{1 - \Gamma_L}$, 代入有 $Z_L = 38.8 - j0.29\Omega$

④ 线长 $s_0 = 1\text{m}$, 即 $s_0 = 3\lambda + \frac{1}{3}\lambda$,

在圆图找 $\tilde{z}_L = Z_L / Z_0$

顺时针绕等 $|\Gamma_L|$ 圆转 $\frac{1}{3}\lambda$, 所在点即为 $\tilde{z}_{in} = 2.8 + j0.9$

即 $Z_{in} = Z_0 \tilde{z}_{in} = 104 + j45\Omega$