

浙江大学 20 10 - 20 11 学年 春夏 学期

《 电磁场与电磁波 》课程期末考试试卷

课程号： 11120010 ，开课学院： 信电系

考试试卷： ☒ A 卷、B 卷（请在选定项上打 \checkmark ）

考试形式： 闭、 ☒ 开卷（请在选定项上打 \checkmark ），允许带 课本 入场

考试日期： 2011 年 6 月 28 日，考试时间： 120 分钟

诚信考试，沉着应考，杜绝违纪。

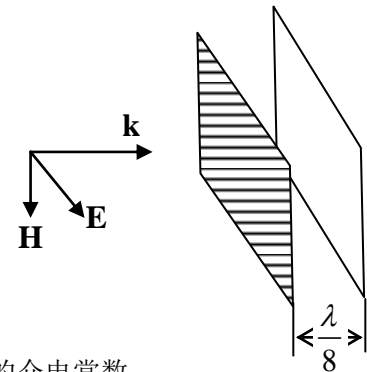
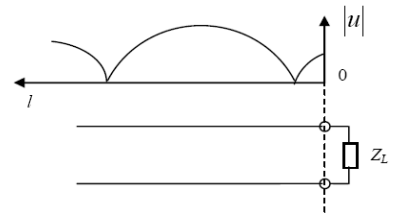
考生姓名： 学号： 所属院系：

题序	一	二	三	四	五	总 分
得分						
评卷人						

一、单项选择题(每小题 2 分，共 40 分。建议 30 分钟之内完成)

1. 时变电磁场的波动性是指（ A ）
A. 时变的电场和磁场互相激励，彼此为源，由近及远向外传播
B. 电场以电荷为源，由近及远向外传播 C. 磁场以电流为源，由近及远向外传播
D. 电场和磁场的源互相独立，互不相干
2. 根据有限区域内的矢量场的亥姆霍兹定理，任意矢量场可以由（ D ）唯一地确定
A. 其散度和旋度 B. 由其散度和边界条件
C. 其旋度和边界条件 D. 其散度、旋度和边界条件
3. 比较位移电流与传导电流，下列陈述中，不正确的是（ A ）
A. 两者都是电荷的定向运动 B. 两者都能产生涡旋磁场
C. 位移电流与传导电流不同，它不产生焦耳热损耗
D. 传导电流只能存在于导体中，而位移电流可以存在于真空、导体、电介质中
4. 以下关于平面波在导电介质中传播的描述不正确的是（ C ）
A. 电场和磁场的振幅沿着传播方向呈指数衰减 B. 等相位面为无限大平面

- C. 电场与磁场同相，本征阻抗为实数
D. 电场强度、磁场强度与波的传播方向相互垂直
5. 平面波以某不为零的角度由介质 1 (ϵ_1, μ_0) 入射到介质 2 (ϵ_2, μ_0) 表面上，则(**C**)
是反射波为零的必要条件。
A. $\epsilon_1 > \epsilon_2$ B. $\epsilon_1 < \epsilon_2$ C. 入射波电场与入射面平行 D. 入射波电场与入射面垂直
6. 对圆波导而言，(**B**)
A. TE_{mn} 和 TM_{mn} 模 ($m, n \neq 0$) 简并 B. TE_{0n} 和 TM_{1n} 模简并
C. TM_{0n} 存在极化简并 D. TE_{0n} 存在极化简并
7. 如图所示，判别负载 Z_L 是什么性质的阻抗？(**B**)
A. 纯电阻 B. 纯电容 C. 纯电感 D. 电阻、电抗都有
8. 相速是电磁波相位点的运动速度。群速是信号包络运动的速度，也是电磁能流运动的速度。同轴线中传播的 TEM 模，其相速度和群速度的关系为 (**C**)
A. 相速大于群速 B. 相速小于群速 C. 相速等于群速 D. 不一定
9. 如图所示，一理想导体平板前 $\lambda/8$ 处放置一个与水平方向成 45° 的金属栅，若一水平极化的平面波入射，则反射波为 (**D**) ?
A. 水平极化波 B. 垂直极化波 C. 右旋圆极化波 D. 左旋圆极化波
10. 矩形波导中传播模式的有效介电常数 (**B**) 填充介质的介电常数
A. 大于 B. 小于 C. 等于 D. 不一定
11. 光纤包层需要满足的基本要求是(**A**)
A. 为了产生全内反射，包层折射率必须比纤芯低 B. 包层不能透光，防止光的泄漏
C. 必须是塑料，使得光纤柔软 D. 包层折射率必须比空气低
12. 在相对介电常数分别为 ϵ_{r1} 与 ϵ_{r3} 的无耗介质中间放置一块厚度为 d 、相对介电常数为 ϵ_{r2}

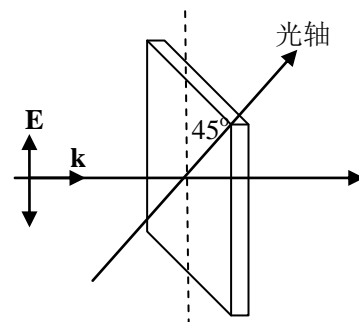


的介质板， $d = \frac{\lambda_0}{4\sqrt{\epsilon_{r2}}}$ ，假设这三种介质的磁导率均为 μ_0 ，现有一均匀平面波从介质 1

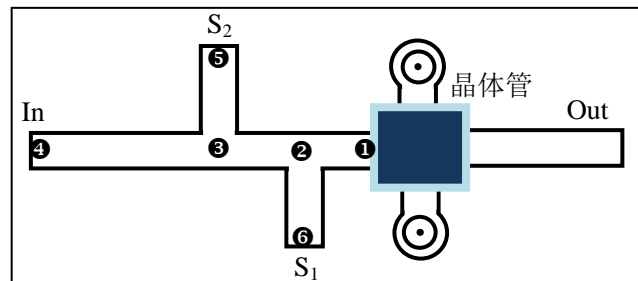
垂直投射到介质板上，下列哪种情况时，没有反射。(**B**)

- A. $\epsilon_{r1} = \epsilon_{r3}$ B. $\epsilon_{r2} = \sqrt{\epsilon_{r1}\epsilon_{r3}}$ C. $\epsilon_{r2} = (\epsilon_{r1} + \epsilon_{r3})/2$ D. $\epsilon_{r2} = \sqrt{\epsilon_{r1}^2 + \epsilon_{r3}^2}$

13. 在传输 TE_{10} 模的矩形波导中, 当填充介质 ($\epsilon_r, \epsilon_0, \mu_0$) 后 ($\epsilon_r > 1$), 设工作频率不变, 则其特征阻抗将 (**B**)。
- A. 变大 B. 变小 C. 不变 D. 不一定
14. 以下关于均匀平面波的描述错误的是 (**D**)
- A. 在与波传播方向垂直的无限大平面内, 电场和磁场的方向、振幅和相位都相同
B. 电场和磁场在空间相互垂直且与电磁波传播方向成右手螺旋关系
C. 均匀平面波是 TEM 波 D. 在均匀介质中传播的平面波都是均匀平面波
15. 关于理想导体表面的垂直入射, 下列描述不正确的是 (**D**)
- A. 在理想导体表面上, 垂直入射波发生全反射 B. 合成波的电场和磁场均为驻波
C. 分界面上有表面电流存在 D. 合成波的相位沿传播方向是连续变化的
16. 在不同磁介质分界面上磁感应强度 **B** 法向分量和磁场强度 **H** 的法向分量分别是 (**C**)
- A. 都是连续的; B. 不连续的; 连续的 C. 连续的; 不连续的 D. 都不连续
17. 已知一平面波, 电场方向为 $\mathbf{x}+2\mathbf{y}+\mathbf{z}$, 磁场方向为 $2\mathbf{x}-\mathbf{y}$, 问以哪个方向为纵向时, 可看成 TE 波 (**D**)
- A. $\mathbf{x}+2\mathbf{y}$ 方向 B. $\mathbf{y}+2\mathbf{z}$ 方向 C. \mathbf{z} 方向 D. $\mathbf{y}-2\mathbf{z}$ 方向
18. 已知空气中均匀平面波的磁场 $\mathbf{H} = \mathbf{y}_0 H_0 \cos(\omega t + kz)$, 则电场 **E** 为 (**B**)
- A. $\mathbf{z}_0 120\pi H_0 \cos(\omega t + kz)$ B. $-\mathbf{x}_0 120\pi H_0 \cos(\omega t + kz)$
C. $\mathbf{x}_0 120\pi H_0 \cos(\omega t + kz)$ D. $-\mathbf{z}_0 120\pi H_0 \cos(\omega t + kz)$
19. 如图所示, 一真空波长为 λ_0 的线极化平面波以光轴垂直的方向入射单轴电各向异性介质, 电磁波的极化方向与光轴成 45 度。已知各向异性介质的 *o* 光折射率为 n_o , *e* 光折射率为 n_e , $n_o > n_e$, 介质厚度 $d = \frac{\lambda_0}{2(n_o - n_e)}$, 则出射的电磁波为 (**D**)
- A. 圆极化波 B. 线极化波, 极化方向旋转了 45 度
C. 线极化波, 极化方向不变 D. 线极化波, 极化方向旋转了 90 度
20. 天线增益是如何获得的? (**B**)
- A. 在天线系统中使用功率放大器 B. 使天线的辐射变得更集中
C. 使用高效率的天线馈线 D. 使用低驻波比的设备



二、(15 分) 如下图为微波放大器的输入匹配电路。用双电纳匹配器进行匹配，两并联开路支路 S_1 、 S_2 的间距为 7.5mm，第一个并联支路 S_1 离开晶体管输入端为 6.04mm。已知微带线的有效相对介电常数为 4，特征阻抗为 50Ω ，工作频率为 5GHz。测得晶体管输入端①处的电压反射系数为 $0.75 \angle -150^\circ$ 。



(1) 求微带线的波导波长 λ_g

解: $\lambda_g = \frac{\lambda_0}{\sqrt{\epsilon_{re}}} = \frac{3 \times 10^8}{2 \times 5 \times 10^9} = 0.03\text{m} = 3\text{cm}$

(2) ①处的驻波比可直接在圆图的 F 点读出，其值为 7。

(3) 晶体管的归一化输入阻抗可直接从圆图的 M 点读出，其实际值为 $7.5-j13$ Ω 。

(4) 找出实现匹配时（并联开路支路 S_1 、 S_2 的长度为最短）电路上各点对应导纳圆图上的点，将相应的导纳圆图上点的标号填入下面表格

电路上点	1	2	3	4	5	6
对应导纳圆图上点	T	G, R	O	O	E	E

(5) 求匹配时，并联开路支路 S_1 、 S_2 最短的长度 l_1 与 l_2

解: 1) 求 S_1 最短的长度 l_1

D 点的归一化电纳值为 $-j0.62$ ，R 点的归一化电纳值为 $j0.40$

S_1 引入的归一化电纳值为 $j0.40 - (-j0.62) = j1.02$ ，

由圆图中读出长度 $l_1 = 0.126\lambda_g = 0.126 \times 30 = 3.78\text{mm}$

或

D 点的归一化电纳值为 $-j0.62$ ，G 点的归一化电纳值为 $-j0.40$

S_1 引入的归一化电纳值为 $-j0.40 - (-j0.62) = j0.22$

由圆图中读出长度 $l_1 = 0.0345\lambda_g = 0.0345 \times 30 = 1.035\text{mm}$

2) 求 S_2 最短的长度 l_2

P 点的归一化电纳值为 $-j2$

S_2 引入的归一化电纳值为 $j2$

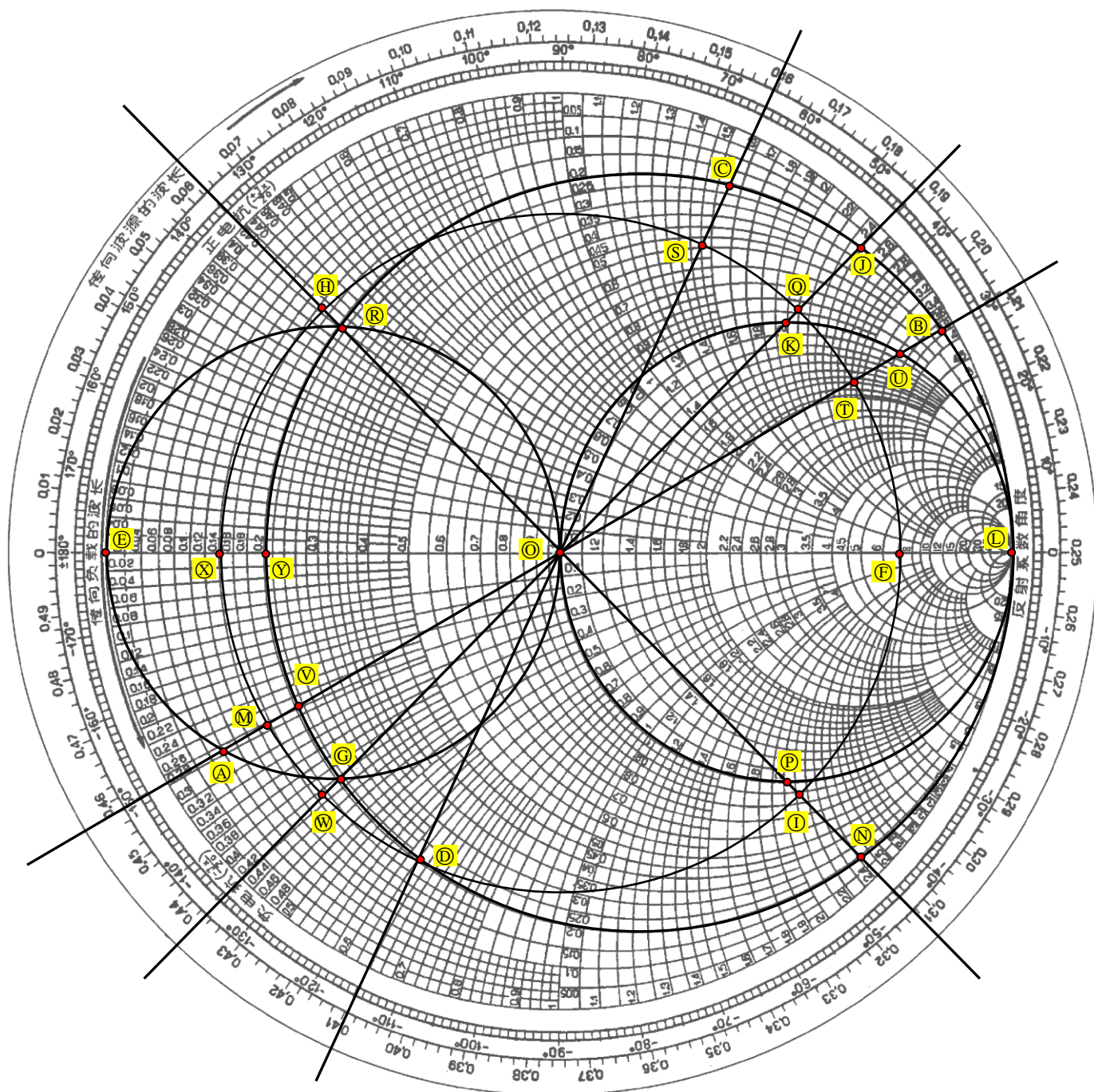
由圆图中读出长度 $l_2 = 0.176\lambda_g = 0.176 \times 30 = 5.28\text{mm}$

或

K 点的归一化电纳值为 $j2$

S_2 引入的归一化电纳值为 $-j2$

由圆图中读出长度 $l_2 = (0.5 - 0.176)\lambda_g = 0.324 \times 30 = 9.72\text{mm}$



三. (15 分) 如图所示, 两块无限大理想导体板, 相距为 a , 若已知其中的电场 $E_z = E_x = 0$,

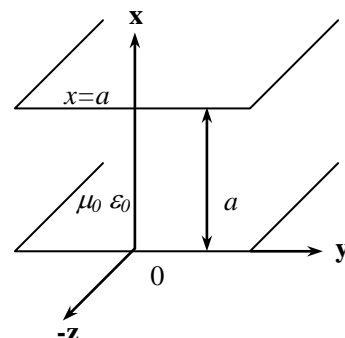
而满足麦克斯韦方程的 E_y 为: $E_y = E_0 [\sin k_x x + A \cos k_x x] e^{-jk_z z}$ 。

(1) 利用边界条件决定常数 A 和 x 方向传播常数 k_x , 写出 E_y 表达式;

(2) 求磁场强度表达式 \mathbf{H} ;

(3) x 方向和 z 方向的平均坡印亭功率流;

(4) 两块导体板内壁上表面电流密度的表达式。



(1)解: 理想导体表面电场强度切线分量为零, 有:

$x=0$ 处, $E_y=0$, 故必须 $A=0$

$x=a$ 处, $E_y=0$, 故必须 $\sin k_x a = 0$

即: $k_x a = m\pi$, $k_x = \frac{m\pi}{a}$, $m=1, 2, \dots$

所以: $E_y = E_0 \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) e^{-jk_z z}$ $m=1, 2, \dots$

(2)解: 根据麦克斯韦第二方程: $\nabla \times \mathbf{E} = -j\omega \mathbf{B} = -j\omega \mu_0 \mathbf{H}$

$$\nabla \times \mathbf{E} = \left(-\frac{\partial E_y}{\partial z} \mathbf{x}_0 + \frac{\partial E_y}{\partial x} \mathbf{z}_0\right) = -j\omega \mu_0 \mathbf{H}$$

将 E_y 代入得:

$$jk_z E_0 \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) e^{-jk_z z} \mathbf{x}_0 + \frac{m\pi}{a} E_0 \cos\left(\frac{m\pi}{a}x\right) e^{-jk_z z} \mathbf{z}_0 = -j\omega \mu_0 \mathbf{H}$$

磁场强度 \mathbf{H} 有两个分量:

$$H_x = -\frac{k_z E_0}{\omega \mu_0} \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) e^{-jk_z z}$$

$$H_z = \frac{j}{\omega \mu_0} \frac{m\pi}{a} E_0 \cos\left(\frac{m\pi}{a}x\right) e^{-jk_z z}$$

(3)解:

$$x \text{ 方向: } S_x = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\mathbf{E}_y \times \mathbf{H}_z^*) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}\left[E_0 \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) j \frac{1}{\omega \mu_0} \frac{m\pi}{a} E_0 \cos\left(\frac{m\pi}{a}x\right)\right] = 0$$

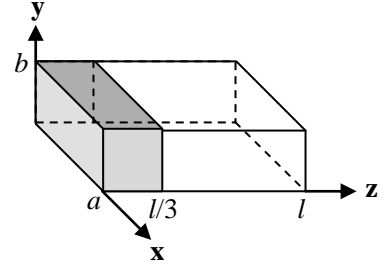
$$z \text{ 方向: } S_z = -\frac{1}{2} \operatorname{Re}(\mathbf{E}_y \times \mathbf{H}_x^*) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}\left[E_0 \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) \frac{k_z E_0}{\omega \mu_0} \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right)\right] = \frac{k_z E_0^2}{2\omega \mu_0} \sin^2\left(\frac{m\pi}{a}x\right)$$

(4)解: 根据 $\mathbf{J}_s = \mathbf{n} \times \mathbf{H}$ 求内壁上的电流分布:

$$\mathbf{J}_s|_{x=0} = -\mathbf{y}_0 H_z|_{x=0} = -\mathbf{y}_0 \frac{j}{\omega \mu_0} \frac{m\pi}{a} E_0 e^{-jk_z z}$$

$$\mathbf{J}_s|_{x=a} = \mathbf{y}_0 H_z|_{x=a} = \mathbf{y}_0 \frac{j}{\omega \mu_0} \frac{m\pi}{a} E_0 \cos(m\pi) e^{-jk_z z}$$

四、(15 分) 如图所示, 矩形空腔谐振器沿 z 方向用 $\varepsilon=3.25\varepsilon_0$ 、 $\mu=\mu_0$ 的介质填充了 $1/3$ 空间, x 和 y 方向宽度分别为 $a=2\text{cm}$ 和 $b=1\text{cm}$ 。已知谐振频率 $f_0=15\text{GHz}$, 工作模式为 TE_{101} 模。问:



- (1) x 方向的传播常数和特征阻抗 k_x 、 Z_{cx} ;
- (2) 画出 z 方向的等效电路, 求各段的传播常数和特征阻抗;
- (3) 由横向谐振原理求谐振器 z 方向的长度 l 。

(1)解:

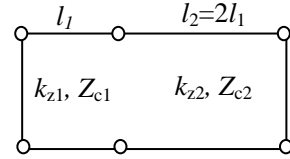
$$k_x = \frac{2\pi}{2a} = \frac{\pi}{2} \quad (\text{cm}^{-1})$$

$$Z_{cx} = \frac{\omega\mu}{k_x} = \frac{4\pi f_0\mu}{\pi} = 6 \times 10^{10} \mu \quad (\Omega)$$

(2)解:

$$k_{z1} = \sqrt{\varepsilon_r k_0^2 - k_x^2} = \pi \sqrt{3.25 \times \left(\frac{2}{2}\right)^2 - \left(\frac{1}{2}\right)^2} = \sqrt{3}\pi \quad (\text{cm}^{-1})$$

$$k_{z2} = \sqrt{k_0^2 - k_x^2} = \pi \sqrt{\left(\frac{2}{2}\right)^2 - \left(\frac{1}{2}\right)^2} = 0.5\sqrt{3}\pi \quad (\text{cm}^{-1})$$



$$Z_{c1} = \frac{\omega\mu}{k_{z1}} = \frac{2\pi f_0\mu}{\sqrt{3}\pi} = \sqrt{3} \times 10^{10} \mu$$

$$Z_{c2} = \frac{\omega\mu}{k_{z2}} = \frac{2\pi f_0\mu}{0.5\sqrt{3}\pi} = 2\sqrt{3} \times 10^{10} \mu$$

(3)解: 利用横向谐振原理, 取介质交界面为参考面

$$jZ_{c1} \tan k_{z1}l_1 + jZ_{c2} \tan k_{z2}l_2 = 0$$

$$\tan k_{z1}l_1 + 2 \tan k_{z2}l_2 = 0$$

$$\tan(\sqrt{3}\pi l_1) + 2 \tan(0.5\sqrt{3}\pi 2l_1) = 0$$

$$\tan(\sqrt{3}\pi l_1) = 0$$

$$\sqrt{3}\pi l_1 = \pi$$

$$l_1 = \frac{\sqrt{3}}{3} \text{cm}$$

$$l_2 = 2l_1 = \frac{2\sqrt{3}}{3} \text{cm}$$

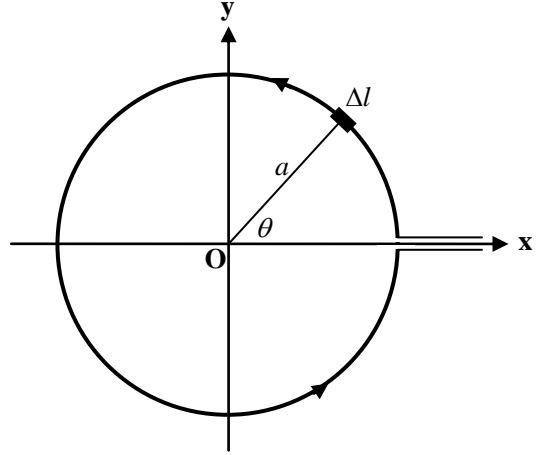
$$l = l_1 + l_2 = \sqrt{3} = 1.732 \text{cm}$$

五、(15 分) 如图所示，一环形天线，半径 a ($a \gg \lambda$)，环线上电流为 $I(\theta) = I_0 \sin(ka\theta)$ 。图中 z 方向为和纸面垂直方向。

<p>积分公式</p> $\int \sin \alpha \sin(\gamma \alpha) d\alpha = \frac{\gamma \sin \alpha \cos(\gamma \alpha) - \cos \alpha \sin(\gamma \alpha)}{1 - \gamma^2}$ $\int \cos \alpha \sin(\gamma \alpha) d\alpha = \frac{\gamma \cos \alpha \cos(\gamma \alpha) + \sin \alpha \sin(\gamma \alpha)}{1 - \gamma^2}$

$$\int_0^{2\pi} \sin \alpha \sin(\gamma \alpha) d\alpha = \frac{\sin(2\pi\gamma)}{\gamma^2 - 1}$$

$$\int_0^{2\pi} \cos \alpha \sin(\gamma \alpha) d\alpha = \frac{-\gamma \cos(2\pi\gamma) + \gamma}{\gamma^2 - 1}$$



- (1) 取环线上小一段 $\Delta l = a\Delta\theta$ ， $\Delta l \ll \lambda$ ，写出其在圆心处的辐射磁场和电场（写出 x 、 y 、 z 方向的分量）；
- (2) 求整个环形天线在圆心处的辐射磁场和电场（写出 x 、 y 、 z 方向的分量）。

(1)解:

$$\mathbf{H} = \mathbf{z}_0 \frac{jkI\Delta l e^{-jka}}{4\pi a} = \mathbf{z}_0 \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)\Delta\theta e^{-jka}}{4\pi}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= \mathbf{x}_0 \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI\Delta l e^{-jka}}{4\pi a} \sin\theta - \mathbf{y}_0 \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI\Delta l e^{-jka}}{4\pi a} \cos\theta \\ &= \mathbf{x}_0 \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)\Delta\theta e^{-jka}}{4\pi} \sin\theta - \mathbf{y}_0 \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)\Delta\theta e^{-jka}}{4\pi} \cos\theta \\ &= (\mathbf{x}_0 \sin\theta - \mathbf{y}_0 \cos\theta) \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)\Delta\theta e^{-jka}}{4\pi} \end{aligned}$$

(2)解:

$$\begin{aligned} \mathbf{H} &= \mathbf{z}_0 \int_0^{2\pi} \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)e^{-jka}}{4\pi} d\theta = \mathbf{z}_0 \frac{jkI_0 e^{-jka}}{4\pi} \left[-\frac{\cos(2\pi ka) - 1}{ka} \right] \\ &= \mathbf{z}_0 \frac{jkI_0 e^{-jka}}{4\pi} \left[\frac{1 - \cos(2\pi ka)}{ka} \right] = \mathbf{z}_0 \frac{jI_0 [1 - \cos(2\pi ka)] e^{-jka}}{4\pi a} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= \int_0^{2\pi} (\mathbf{x}_0 \sin\theta - \mathbf{y}_0 \cos\theta) \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 \sin(ka\theta)e^{-jka}}{4\pi} d\theta \\ &= \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 e^{-jka}}{4\pi} \int_0^{2\pi} (\mathbf{x}_0 \sin\theta - \mathbf{y}_0 \cos\theta) \sin(ka\theta) d\theta \\ &= \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{jkI_0 e^{-jka}}{4\pi} \left(\mathbf{x}_0 \frac{\sin(2\pi ka)}{k^2 a^2 - 1} - \mathbf{y}_0 \frac{ka - ka \cos(2\pi ka)}{k^2 a^2 - 1} \right) \end{aligned}$$