2.1. 市话用的平行双导线,测得其分布电路参数为:  $R'=0.042 \,\Omega\,m^{-1}; L'=5\times 10^{-7} Hm^{-1}; G'=5\times 10^{-10} Sm^{-1}; C'=30.5 PFm^{-1}$  求传播常数k与特征阻抗 $Z_c$ .

答: 
$$k = \frac{1}{j} \sqrt{(R' + j\omega L')(G' + j\omega C')}$$

$$Z_c = \sqrt{\frac{R' + j\omega L'}{G' + j\omega C'}}$$

 $\overline{m} \omega = 100\pi \quad rad/s$ 

代入数据可得: k=(1.385-1.453i) ×10<sup>-5</sup> ;  $Z_c$ = (1.52 -1.44i) ×10<sup>3</sup> Ω

- 2.2. 传输线的特征阻抗 $Z_c=50\,\Omega$ ,负载阻抗 $Z_L=75+75j\,\Omega$ ,用公式和圆图分别求:
- (1) 与负载阻抗对应的负载导纳;
- (2) 负载处的反射系数 $\Gamma_L$ ;
- (3) 驻波系数与离开负载第一驻波最小点的位置。

答: (1) 
$$Y_L = \frac{1}{Z_L} = \frac{1-j}{150}$$

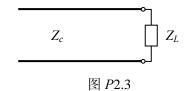
(2) 
$$\Gamma_L = \frac{Z_L - Z_c}{Z_L + Z_c} = \frac{25 + 75j}{125 + 75j} = \frac{1}{17}(7 + 6j)$$

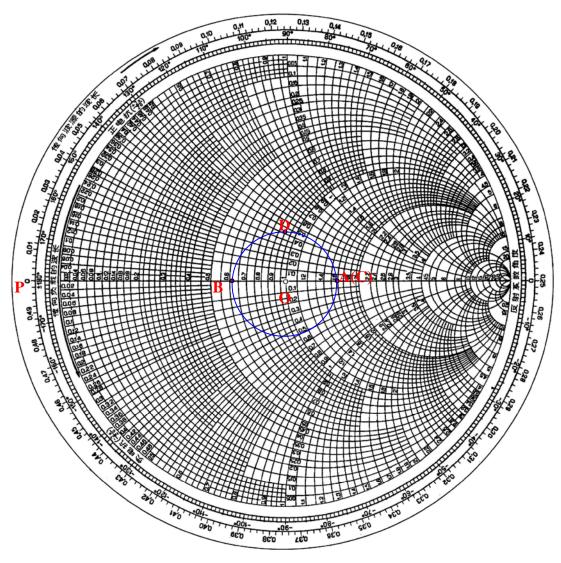
(3)  $\psi(0) = \arctan(6/7) = 0.70863$  rad

离开负载第一驻波最小点的位置: 
$$d_{\min} = \frac{\lambda}{4} (1 + \frac{\psi(0)}{\pi}) = 0.3064 \lambda$$
.

(圆图求解略)

2. 3. 参看图P2.3, $Z_L = 80\Omega$ , $Z_c = 50\Omega$ ,负载 $Z_L$ 上电压 5V,求离开负载 $I = \lambda/4$ , $\lambda/2$ , $3\lambda/8$  处的输入阻抗 $Z_{in}$ 以及 $V_{max}$ ,  $V_{min}$ ,  $I_{max}$ ,  $I_{min}$ 。





解: 归一化负载阻抗  $z_L = Z_L/Z_c = 1.6$ ,即图中的 A 点,刚好在实轴的右半轴上。

- 1)  $l=\lambda/4$ , A 点绕等F圆至 B 点,  $z_{\scriptscriptstyle B}=1/z_{\scriptscriptstyle L}=5/8,$   $\therefore Z_{\scriptscriptstyle in}(B)=z_{\scriptscriptstyle B}\times z_{\scriptscriptstyle c}=31.25\Omega$
- 2)  $l=\lambda/2$ , A 点绕等 $\Gamma$ 圆至 C 点,  $z_C=z_L=1.6,$   $\therefore Z_{in}(C)=80\Omega$
- 3)  $l=3\lambda/8$ ,A 点绕等 $\Gamma$ 圆至 D 点, $z_D=0.9+j0.43,$  .:  $Z_{in}(D)=z_D\times z_c=45+j21.5\Omega$

4) A 点所在的位置即为电压最大点位置, 由题意已知,  $V_{\max}=5V$ , 所以

$$I_{\max} = V_{\max} / Z_c = 0.1A$$
,  $V_{\min} = \frac{\overline{PB}}{\overline{PA}} \times 5V = 3.13V$ ,  $I_{\min} = V_{\min} / Z_c = 0.0627A$ 

注: 该题也可以用公式法求解。

2. 4. 无耗传输线特征阻抗 $Z=50\,\Omega$ ,负载阻抗 $Z=5\,\angle\,25$ . 99 $^0\,\Omega$ ,求传输线长度  $I=\,\lambda\,/\,8$ ,  $\lambda\,/\,4$ ,  $3\,\lambda\,/\,8$  处的输入阻抗 $Z_{\rm in}$ 。

答: 
$$Z_I = 5\angle 25.99^\circ \approx 4.5 + 2.2 \text{ j}$$

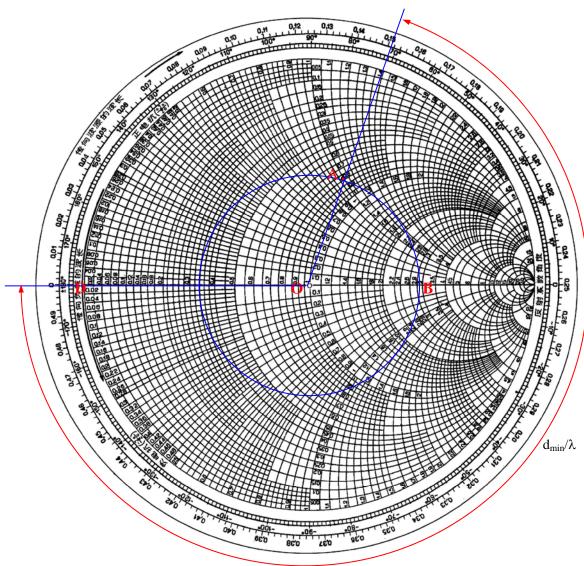
$$Z_{in}(\lambda/8) = Z_c \frac{Z_L - jZ_c \tan(-k\lambda/8)}{Z_C - jZ_L \tan(-k\lambda/8)} = 8.2 - 45.1j$$

$$Z_{in}(\lambda/4) = Z_c \frac{Z_L - jZ_c \tan(-k\lambda/4)}{Z_C - jZ_L \tan(-k\lambda/4)} = 448.4 - 219.2j$$

$$Z_{in}(3\lambda/8) = Z_c \frac{Z_L - jZ_c \tan(-3k\lambda/8)}{Z_C - jZ_L \tan(-3k\lambda/8)} = 9.8 + 53.7j$$

- 2.5. 传输线终端负载归一化阻抗 $z_L$ =0.8+j1.0, 计算
  - *a*. 驻波系数ρ;

- b. 离开负载第一个驻波最小点的位置 $d_{min}$ ;
- c. 负载反射功率与入射功率之比;
- d. 作出  $V(z)\sim z/\lambda$ 关系曲线。



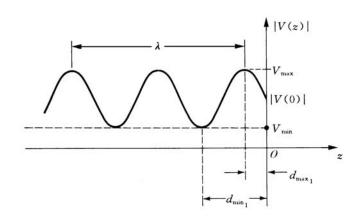
解: a)传输线终端负载归一化阻抗如图中 A 点,以 O 为圆心,OA 为半径做等 $\Gamma$ 圆交圆图实半轴于 B 点,B 点对应的阻抗值即为驻波系数 $\rho$ =2.9。

b) 离开负载第一个驻波最小点的位置 $d_{min}$ 如图所示, $d_{min}$ =0.348。

c) 
$$\left|\Gamma\right| = \frac{\overline{OA}}{\overline{OD}} = 0.5, \frac{P^r}{P^i} = \left|\Gamma\right|^2 = 0.25$$

d) 
$$|V_{\text{max}}| = 1.5, |V_{\text{min}}| = 0.5, d_{\text{min}} = 0.348,$$

$$d_{\text{max}} = 0.098, \big|V(0)\big| = \big|1 + \Gamma(0)\big| = 1.2488$$



公式法求解

$$\Gamma(0) = \frac{Z_L - 1}{Z_L + 1} = \frac{-0.2 + j1.0}{1.8 + j1.0} = \frac{(-0.2 + j1.0)(1.8 - j1.0)}{(1.8 + j1.0)(1.8 - j1.0)} = \frac{0.64 + j2.0}{4.24} = 0.495e^{j72.3^{\circ}}$$

$$\rho = \frac{\left(1 + \left|\Gamma_L\right|\right)}{\left(1 - \left|\Gamma_L\right|\right)} = \frac{1 + 0.495}{1 - 0.495} = 2.96$$

$$d_{\min 1} = \frac{\psi(0)\lambda}{4\pi} + \frac{\lambda}{4} = \frac{\lambda}{4} + 0.1\lambda = 0.35\lambda$$

$$\frac{p^r}{p^i} = \left|\Gamma\right|^2 = 0.25$$

2.6. 下面两条传输线哪一条传输功率大?

传输线 1: 特征阻抗 Z<sub>1</sub>=50 Ω, V<sub>max</sub>= 100V, V<sub>min</sub> = 80V;

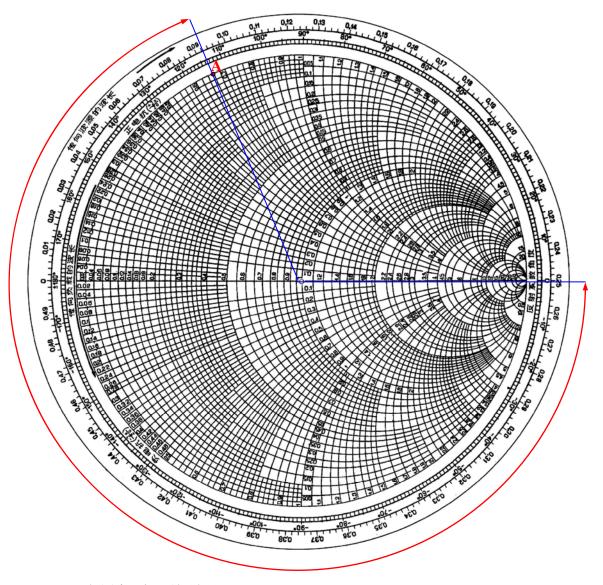
传输线 2: 特征阻抗 Z<sub>1</sub>=75 Ω, V<sub>max</sub>= 150V, V<sub>min</sub> = 100V。

答: 对传输线 1: 
$$\rho = \frac{V_{\text{max}}}{V_{\text{min}}} = 1.25$$
, 则  $P = \frac{1}{2} \frac{|V_{\text{max}}|^2}{Z_c \rho} = 80 \text{W}$ ;

对传输线 2: 
$$ho = \frac{V_{\text{max}}}{V_{\text{min}}} = 1.5$$
,则  $P = \frac{1}{2} \frac{|V_{\text{max}}|^2}{Z_c \rho} = 100 \text{W}$ 

所以, 传输线 2 传输的功率大。

2.7. 传输线特征阻抗  $50\Omega$ , 终端开路,测得始端输入阻抗为  $j33\Omega$ , 求传输线以波长计的电长度  $l/\lambda$ 。



 $Z_A$ =0.66j,如图中A点,所以得 $l/\lambda$ =0.343

2.8. 重复题 2.7, 但传输线终端短路。

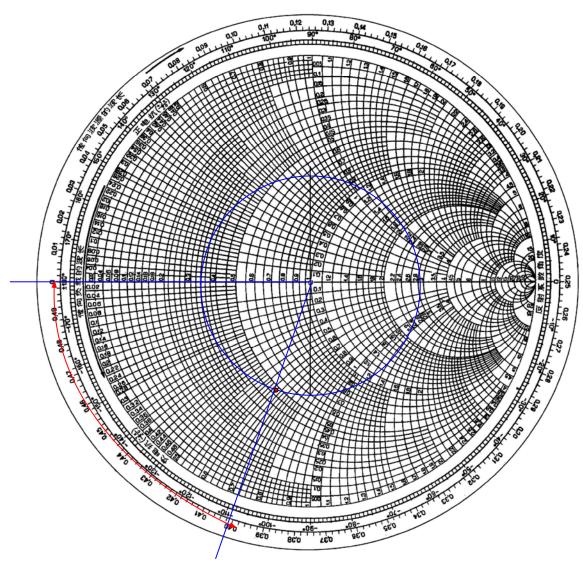
答: 
$$\Gamma_{v} = -\exp(-2jkl) = \frac{33j - 50}{33j + 50}$$

所以,
$$l/\lambda = \frac{2 \arctan 0.66}{4\pi} = 0.0928$$

2.9. 在无耗线上测得:  $Z_{in}^{sc}$  为j100, $Z_{in}^{oc}$  为-j25, $d_{min}$ 为 0.1 $\lambda$ ,0.6 $\lambda$ ,……,驻波系数 $\rho$ =3,求负载阻抗。

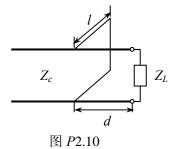
解:由
$$Z_{in}^{sc}$$
,  $Z_{in}^{oc}$ 得到 $Z_{c} = \sqrt{j100 \times (-j25)} = 50\Omega$   
由 $\rho = 3$ 得到 $|\Gamma| = \frac{3-1}{3+1} = 0.5$ ,  $\psi(0) = \frac{4\pi}{\lambda} \times 0.1\lambda - \pi = -108^{\circ}$ 

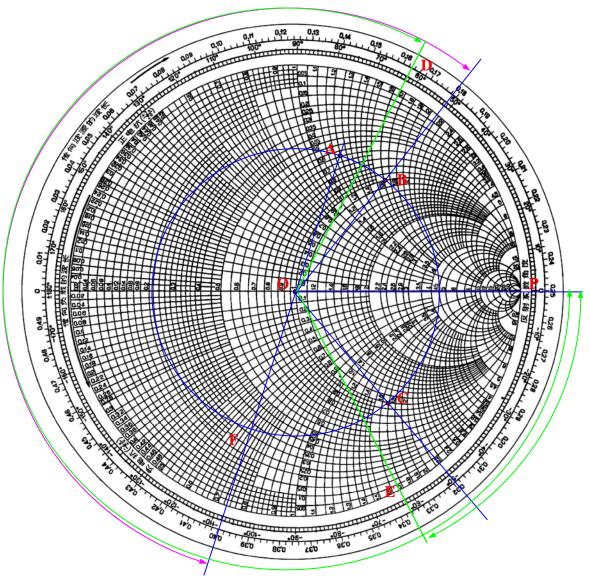
$$\begin{split} \widetilde{Z}_L &= Z_c \frac{1 + \Gamma(0)}{1 - \Gamma(0)} = 50 \times \frac{1 + 0.5e^{-j108^{\circ}}}{1 - 0.5e^{-j108^{\circ}}} = 50 \times \frac{1 - 0.1545 - j0.4755}{1 + 0.1545 + j0.4755} = 50 \times \frac{0.8455 - j0.4755}{1.1545 + j0.4755} \\ &= 50 \times \frac{\left(0.8455 - j0.4755\right)\left(1.1545 - j.04755\right)}{1.33 + 0.226} = 50 \times \frac{0.75 - j0.951}{1.556} \\ &= 50 \times (0.482 - j0.611) = 24.1 - j30.55 \end{split}$$



从图上读出负载归一化阻抗为,0.482 - j0.62

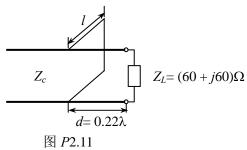
2.10. 如图P2.10, $Z_L = (30 + j60)\Omega$ , $Z_c = 50\Omega$ ,用可移动单可变电纳匹配器进行匹配,用圆图决定可变电纳匹配器到负载 $Z_L$ 的距离d,以及并联短路支线长度l。

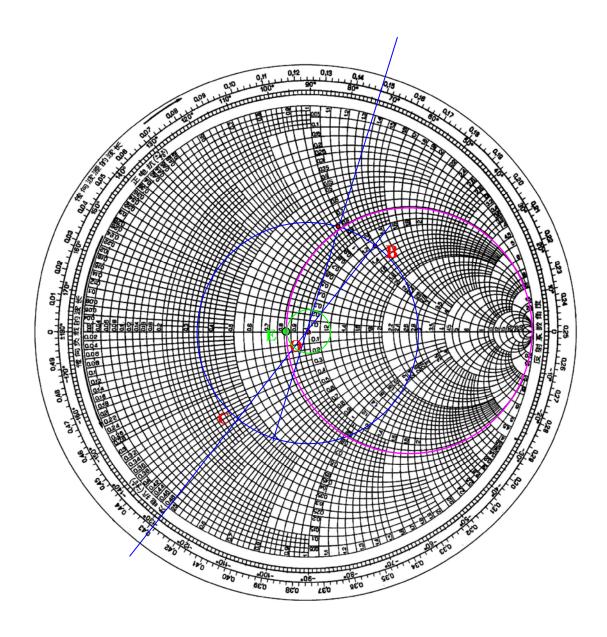




解: 负载阻抗归一化  $z_L=0.6+1.2j$  ,如图中的 A 点,延长 OA 交等 $\Gamma$ 圆于 F 点,F 点即为负载的归一化导纳点。F 点绕等 $\Gamma$ 圆交 g=1 的圆于 B、C 点。可得  $l_B=0.279\lambda$  ,  $l_C=0.42\lambda$  ,与 B 点对应的导纳值为 1+1.65j,所以引入的并联短路支路的导纳值为-1.65j,同理与 C 点相对应的并联短路支路的导纳值为+1.65j。可得并联支路长度  $l_B=0.088\lambda$  ,  $l_C=0.411\lambda$ 

2.11. 特征阻抗 $Z_c$ = 50 $\Omega$ 传输线,终端接负载 $Z_L$  = (60 + j60) $\Omega$ ,并联短路支线离负载距离d = 0.22 $\lambda$ 。调节并联短路支线长度l,最小驻波系数 $\rho_{min}$  = ?





解:归一化负载阻抗B,z=1.2+1.2j,其导纳点为C,绕等 $\Gamma$ 圆转 $d=0.22\lambda$ 到A点,调节并联短路支路只能改变使得导纳在等g圆上转动,即图中紫色等g圆,要使驻波系数最小,只有当A点转至与实轴相交点才满足条件。图中绿色点E即为满足条件点,此时驻波系数 $\rho_{min}=1/0.81=1.23$ 。

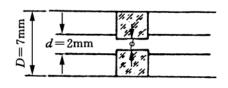
2. 12. 参看图P2. 12,  $Z_{c1}$ 、 $Z_{c2}$ 为无耗传输线特征阻抗, $Z_1$ , $Z_2$ 为纯电阻负载,证明  $\frac{V_2}{V_1} = -\frac{Z_{c2}}{Z_{c1}}$ ,

V<sub>1</sub>, V<sub>2</sub>为Z<sub>1</sub>, Z<sub>2</sub>上电压降。(此处图略)

答: 假定Z<sub>2</sub>上的电流为I<sub>2</sub>, 那么

$$\begin{bmatrix} V_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & jZ_{c1} \\ jY_{c1} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & jZ_{c2} \\ jY_{c2} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_2 \\ I_2 \end{bmatrix}, \quad 即可得到: \quad \frac{V_2}{V_1} = -\frac{Z_{c2}}{Z_{c1}}$$

- 2.13. 说明下列同轴线的不接触 S 型活塞是一个短路活塞(图 P2.13)。图略。 答:终端短路,并且活塞总长度为  $\lambda/2$ ,那么其结果是等效为短路活塞。
- 2.14. 有一空气介质的同轴线需装入介质支撑薄片,薄片 材料为聚苯乙烯,其相对介电常数ε,=2.55(图 P2.14),为使介质不引起反射,介质中心孔直径₀ (同轴线内导体和它配合)应该是多少?

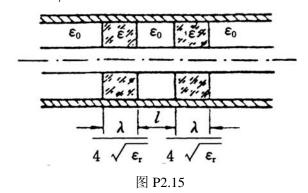


解:同轴线的特征阻抗 
$$Z_c = \sqrt{\frac{L}{C}} = \sqrt{\frac{\frac{\mu}{2\pi} \ln(b/a)}{\frac{2\pi\varepsilon}{\ln(b/a)}}} = \frac{\ln(b/a)}{2\pi} \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}}$$

为使介质不引起反射,要求空气与介质填充部分相应的同轴线的特征阻抗相等

$$Z_{ca} = \frac{\ln(d/D)}{2\pi} \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}} \; , \quad Z_{cm} = \frac{\ln(\phi/D)}{2\pi} \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0 \varepsilon_r}} \Longrightarrow \phi = 0.947 mm$$

2.15. 图P2.15 为一同轴线介质阻抗变换器,它的结构是在同轴线内外导体间充填长度为  $\frac{\lambda}{4\sqrt{\varepsilon_{r}}}$ 的两块介质( $\varepsilon=\varepsilon_{r}\varepsilon_{0}$ ,  $\mu=\mu_{0}$ ),若同轴线原是匹配的,证明两介质间距1由零变到 $\frac{\lambda}{4\sqrt{\varepsilon_{r}}}$ 输入驻波比从 1 变到  $\varepsilon_r^2$  。



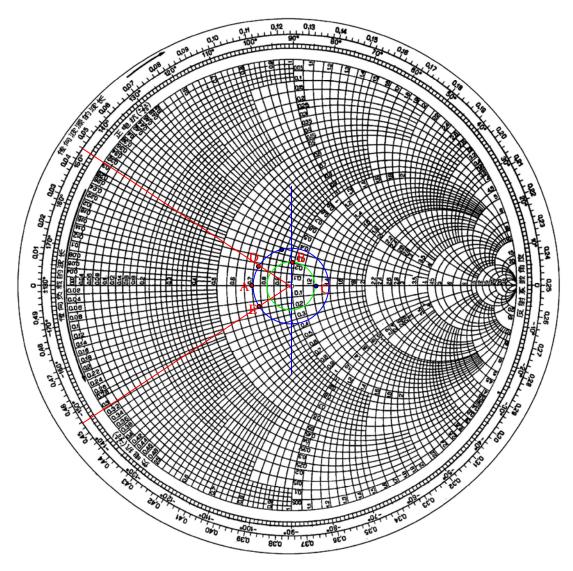
解: 当 
$$l=0$$
 时,没有阻抗变换, $\Gamma=0$  当  $l=\frac{\lambda}{4}$  时,

$$Z_{DD} = Z_c, Z_{CC} = \frac{\left(\frac{Z_c}{\sqrt{\varepsilon_r}}\right)^2}{Z_{DD}} = \frac{Z_c^2}{\varepsilon_r} = \frac{Z_c}{\varepsilon_r}$$

$$Z_{BB} = \frac{Z_c^2}{Z_{cc}} = \frac{Z_c^2}{Z_c} = Z_c \varepsilon_r , \quad Z_{AA} = \frac{\left(\frac{Z_c}{\sqrt{\varepsilon_r}}\right)^2}{Z_{BB}} = \frac{Z_c^2/\varepsilon_r}{Z_c \varepsilon_r} \frac{Z_c}{\varepsilon_r^2}$$

$$\Gamma = \frac{Z_c / \varepsilon_r^2 - Z_c}{Z_c / \varepsilon_r^2 + Z_c} = \frac{1 - \varepsilon_r^2}{1 + \varepsilon_r^2} , \ \rho = \frac{1 + |\Gamma|}{1 - |\Gamma|} = \varepsilon_r^2 \qquad \left(\varepsilon_r > 1 \text{B}\right)$$

2.17. 无耗同轴线的特征阻抗为  $50\Omega$ , 负载阻抗为  $100\Omega$ , 工作频率为 1000MHz, 今用 $\lambda/4$  线进行匹配,求此 $\lambda/4$  线的长度和特征阻抗,并求此 $\lambda/4$  匹配器在反射系数小于 0.1 条件下的工作频率范围。



解:f=1000Hz,  $\lambda$ =0.3m,匹配器长 $\lambda$ /4=7.5cm.匹配器特征阻抗 $Z_{c2}=\sqrt{R_LZ_c}=70.71\Omega$ 

$$\overline{Z_{c}}$$
  $\overline{Z_{c2}}$   $R_{L}$ 

从匹配器输入端看  $Z_{in}=Z_c=50\Omega$  ,以匹配器的特征阻抗归一化,  $z_{in}=Z_{in}/Z_{c2}=0.7$  ,对应图中的 A 点,当 f 变化时,A 点在以 O 为圆心,OA 为半径的圆上移动

$$\Gamma = \frac{Z_{in} - Z_c}{Z_{in} + Z_c} = \frac{\kappa Z_{in} - \kappa Z_c}{\kappa Z_{in} + \kappa Z_c} = \frac{\kappa Z_{in} - Z_{c2}}{\kappa Z_{in} + Z_{c2}} = \frac{\kappa Z_{in} - 1}{\kappa Z_{in} + 1}, (\kappa = \frac{Z_{c2}}{Z_c} = \frac{70.71}{50} = 1.4142)$$

可见,在圆图上将 $z_{in}$ 扩大 $\kappa$ 倍后对应的点如果落在  $|\Gamma|=0.1$ 的圆内,则对应的 f 满足要求,即在所求频率范围。(图中绿色小圆即为  $|\Gamma|=0.1$  圆)

从圆图中可见, $\Gamma = 0.1$ 圆上对应的点其阻抗虚部最大对应于 B 点,最大虚部为 0.202j.

 $|\Gamma|$  = 0.1 圆上对应的点其阻抗实部最大对应于 C 点,最大值为 1.22. 最大对应于 C 点关于圆心 在实轴上的对称点,其值为 0.82。即  $z_{in}$  对应的点的实部必须  $\leq 1.22/\kappa = 0.86; \geq 0.82/\kappa = 0.58$ 。

 $z_{in}$  扩大κ倍后对应的点的虚部必须  $\leq 0.202$  ,所以  $z_{in}$  对应的点的虚部  $\leq 0.202$  /  $\kappa = 0.15$  ,在 OA 为半径的圆上,对应虚部为 0.15 的点为 D 点,D 点的实部满足上面的要求。所以 D 点是所求频率的一个极限。同理,根据对称性,E 点是所求频率的另一个极限。在圆弧 DAE 范围内的  $z_{in}$  值均是满足要求的点。从图中可见 DA 的电长度为  $0.046\lambda$ 。

所 以 频 率 范 围 为  $\Delta f = 0.046/0.25 \times 1000 = 184 MHz$  , 即 所 求 频 率 范 围 为 816 < f < 1184 MHz .

2.17. 求图 P2.17 所示各电路中各无损线段中 A 参考面上的电压反射系数与输入阻抗和每个负载上所吸收的功率(设 AA 面上传输功率为 P)。

解:利用 $\lambda/4$ 或 $\lambda/2$ 阻抗变换器关系,计算AA面上输入阻抗 $Z_{inAA} \to \Gamma_{AA}$ 。

计算各负载归算到同一参考面上的负载,因为作用在参考面上各负载上的电压相等,其上消

$$\frac{A}{2c} \frac{B}{2c} \frac{Z}{2c} = \frac{Z}{2c} = \frac{S}{2} \frac{Z}{2c}$$

$$\frac{Z}{2i} | 2ZC Z_2 | 2ZC | f = \frac{ZAin - ZC}{ZAin + ZC} = \frac{S}{2} \frac{ZC - ZC}{2c} = \frac{3}{7}$$

$$\frac{P_1}{V_4} = \frac{ZC}{V_4} = \frac{Z}{2c} = \frac{Z}{2c} = \frac{1}{4} = \frac{Z}{2c} = \frac{1}{7}$$

$$\frac{A}{V_4} = \frac{AV}{V_4} = \frac{AV}{V_4} = \frac{Z}{2c} = \frac{Z}{2c} = \frac{Z}{2c} = \frac{Z}{2c}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$\frac{Z}{2i} = \frac{Z}{2i}$$

$$(c)_{2i}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}^{2}|_{2i}$$

2.18. 如图 P2.17(c)、(d)所示电路,画出沿线电压、电流振幅分布图并求出它们的最大值和最小值。

2.19. 一段传输线,其中电压驻波系数恒定为ρ,求证沿线各参考面上能出现的最大电纳为

$$b_{\text{max}} = \pm (\rho^2 - 1) / 2\rho$$

解: 
$$y = \frac{1 - |\Gamma_V| e^{j\psi}}{1 + |\Gamma_V| e^{j\psi}} = g + jb$$
,  $|\Gamma_V| = \frac{\rho - 1}{\rho + 1}$ 

写出 
$$b = f(\psi)$$

由 
$$\frac{db}{d\psi} = 0$$
, 求出 $b_{\text{max}}$ 时 $\psi_{\text{max}}$ ,进一步求出 $b_{\text{max}}$ 。

从导纳圆图上可见,等b线与等  $|\Gamma_V|$  圆相切时,b最大,此时有关系(直角三角形两直角边平方和等于斜边的平方):

$$\left(\pm \frac{1}{b}\right)^2 + 1^2 = \left[\pm \frac{1}{b} + \left|\Gamma_V(z)\right|\right]^2$$

由此可求出 b。

2.20. 特征阻抗 $Z_c$ 为 50 $\Omega$ 的传输线终端接有负载阻抗 $Z_L$ =(25+j75) $\Omega$ ,工作波长 $\lambda_0$ =10cm,采用可移动单可变电纳匹配器来调配负载阻抗,求并联短路支线与负载距离d和并联短路支线长l;当工作波长 $\lambda$ =1.02 $\lambda_0$ 时两组解的驻波系数 $\rho$ 分别上升到何值;比较两组解的结果,讨论应选择哪组解。

解:归一化负载阻抗为 0.5+j1.5,按照 2.9 题做法,可的负载距离 d 和并联短路支线长 l 的 两组解  $\begin{cases} d_1=0.28\lambda \\ l_1=0.065\lambda \end{cases}; \begin{cases} d_2=0.396\lambda \\ l_1=0.435\lambda \end{cases}$ 

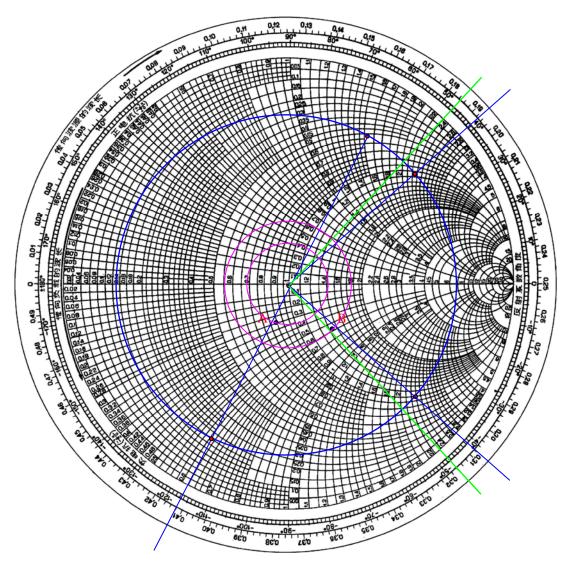
当工作波长λ=1.02λ₀时,在圆图上的电长度将减小 1.02 倍,两组解在新的工作波长下为

$$\begin{cases} d_1 = 0.28/1.02 = 0.275\lambda \\ l_1 = 0.065/1.02 = 0.064\lambda \end{cases}; \quad \begin{cases} d_2 = 0.396/1.02 = 0.388\lambda \\ l_1 = 0.435/1.02 = 0.426\lambda \end{cases}$$

取第一组解时, $y_{inA} = 0.85 + j2.1 - 2.4j = 0.85 - 0.3j$ ,为图中的 A 点

取第二组解时, $y_{inB} = 1.35 - j2.6 + 2.0j = 1.35 - 0.6j$ ,为图中的 B 点

可见, $\rho_A = 1.43$ ,  $\rho_B = 1.78$ ,所以A组的解比B组的好。



题 2.20

- 2.21 能否用间距为λ/10 的并联双可变电纳匹配器来匹配归一化导纳为 2.5+j1 的负载?
- 解:能否匹配取决于 $y_L$ 沿等 $\Gamma$ 圆移到第一并联支路连接点处的输入导纳 $y_m$ 是否落在阴影圆
- 内, 其中, 虚线圆为g=1 的等g圆逆时针转动 $\lambda/10$  得到。现计算:
- 1) y<sub>L</sub>所在等Γ圆半径

$$R = |\Gamma| = \left| \frac{y_L - 1}{y_L + 1} \right| = \left| \frac{2.5 + 1j - 1}{2.5 + 1j + 1} \right| = 0.495$$

2) 阴影圆半径 r 为:

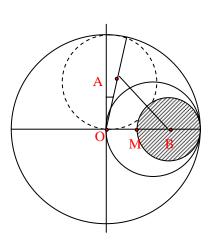
对三角形 AOB, 由余弦定理

$$0.5^2 + (1-r)^2 - 2 \times 0.5 \times (1-r)\cos 72^\circ = (0.5+r)^2$$

解得 r=0.257

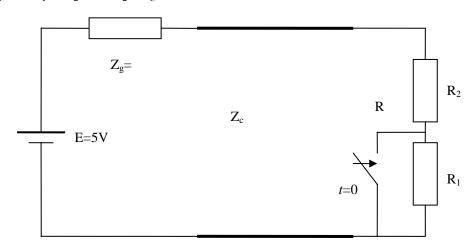
则
$$|OM| = 1 - 2r = 0.486$$

因为 $|\Gamma|=R>|OM|$ ,所以沿等 $\Gamma$ 圆移动, $y_{in}$  可能进入盲区,也可能在盲区之外。所以能否匹配负载取决于第一并联支路的距离,若该距离使 $y_{in}$  在阴影圆外,则可以匹配,反之,则不能匹配。



2.22. 见图P2.22,源电压E=5V,源电阻 $Z_g$ =10  $\Omega$ ,特征阻抗 $Z_c$ =50  $\Omega$ ,负载 $R_i$ =32  $\Omega$ , $R_z$ =8  $\Omega$ ,稳态时负载( $R_i$ + $R_z$ )上的电压、电流分别为 $V_L$ , $I_L$ 。现将 $R_i$ 短路,证明负载上电压、电流改变量 $\Delta V_L$ 、 $\Delta I_L$ 为:

$$\frac{\Delta V}{V_L} = \frac{-R_1}{(R_1 + R_2)(1 + R_2 / Z_C)}, \qquad \Delta V_L = -Z_C \Delta I_L \circ \ ( \text{缺少条件?} \ )$$



P2.22

答:假定传输线长度为 *l。* 开关闭合前,在传输线前端的电压为:

$$\begin{bmatrix} V_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos kl & jZ_c \sin kl \\ jY_c \sin kl & \cos kl \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_L \\ I_L \end{bmatrix}$$

在传输线前端的电阻为:

$$Z_1 = Z_c \frac{Z_{L1} + jZ_c \tan kl}{Z_c + jZ_{L1} \tan kl}$$