# 电磁场与电磁波



#### 介质-导体交界面的反射



导体 
$$\nabla \times \boldsymbol{H} = j\omega \varepsilon \boldsymbol{E} + \sigma \boldsymbol{E} = j\omega(\varepsilon - j\frac{\sigma}{\omega})\boldsymbol{E} = j\omega \tilde{\varepsilon} \boldsymbol{E}$$

$$\tilde{\varepsilon} = \varepsilon - j\frac{\sigma}{\omega} = \varepsilon_0 \tilde{\varepsilon}_m, \qquad \varepsilon_m = \varepsilon_m - j\varepsilon_m$$

$$\varepsilon_{\rm m}' \approx 1, \quad \varepsilon_{\rm m}'' = \frac{\sigma}{\omega \varepsilon_{\rm 0}}, \quad \varepsilon_{\rm m}'' >> \varepsilon_{\rm m}''$$

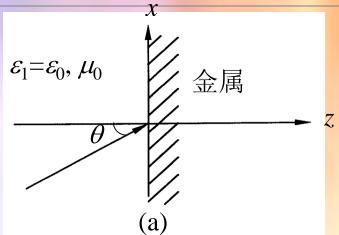
$$k_{\rm zm} = \sqrt{k_0^2 (\varepsilon_{\rm m}^{'} - j\varepsilon_{\rm m}^{"}) - k_x^2} \approx \sqrt{-jk_0^2 \varepsilon_{\rm m}^{"}}$$
$$= \sqrt{\frac{\omega \mu_0 \sigma}{2} (1 - j)} = \frac{1}{\delta} (1 - j), \qquad \delta = \sqrt{\frac{2}{\omega \mu_0 \sigma}}$$

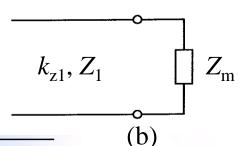
$$\delta$$
是趋肤深度,特征阻抗为

$$Z_{\text{TE}} = Z_{\text{TM}} = Z_{\text{m}} = R(1+j), \quad R = \frac{\omega \mu_0 \delta}{2} = \sqrt{\frac{\omega \mu_0}{2\sigma}}$$

反射系数 
$$\Gamma = \frac{Z_m - Z_1}{Z_m + Z_1}$$

对于**理想**导体, 
$$\delta \rightarrow 0$$
 ,  $R \rightarrow 0$  , 反射系数  $\Gamma \rightarrow -1$ 





#### 平面波垂直投射到理想导体表面的反射



#### 相当于TEM模投射到<mark>理想</mark>导电面。用传输线等效时

$$E_{x} = \varphi(x)U(z) = U(z)$$

$$H_{y} = \varphi(x)I(z) = I(z)$$

$$\varphi(x) = 1$$

U(z)、I(z)满足传输线方程,传输线参数为

$$k = k_0 = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0}$$

$$Z = \eta_0 = \sqrt{\mu_0 / \varepsilon_0}$$

完纯导体用z=0处的短路线代替

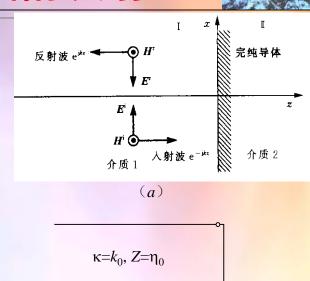
$$U(z) = -2jU^{i}\sin(kz)$$

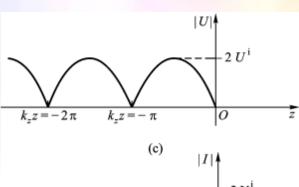
$$I(z) = \frac{2}{\eta_0} U^{i} \cos(kz)$$

U、I 的瞬时值为

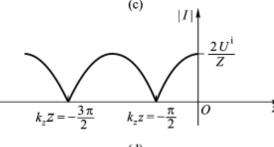
$$u(z,t) = \text{Re}\left[U(z)e^{j\omega t}\right] = 2U^{i}\sin(kz)\sin(\omega t)$$

$$i(z,t) = \text{Re}\left[I(z)e^{j\omega t}\right] = \frac{2U^{i}}{n}\cos(kz)\cos(\omega t)$$





(*b*)



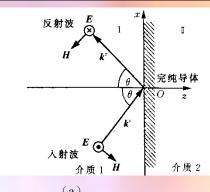
#### TE平面波倾斜投射到理想导体表面的反射



TE模场量 $E_y$ ,  $H_x$ 、 $H_z$ 

$$\int_{\mathbb{R}^{3}} E_{y} = -\varphi(x)U(z) = -e^{-jk_{x}x}U(z) \quad \varphi(x) = e^{-jk_{x}x}$$

$$\int_{x}^{\infty} H_{x} = \varphi(x)I(z) = -e^{-jk_{x}x}I(z) \qquad k_{x} = k_{1}\sin\theta = k_{0}\sin\theta$$



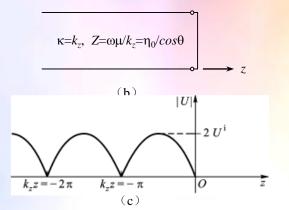
传输线 模型(理想导体用短路线表示)

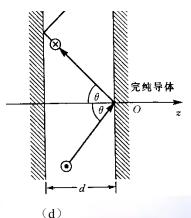
$$k_z = k_1 \cos \theta = k_0 \cos \theta = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0} \cos \theta$$
$$Z = \frac{\omega \mu_0}{k_-} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}} / \cos \theta = \eta_0 / \cos \theta$$

短路传输线上电压、电流的分布为纯驻波

$$U(z) = -2jU^{i}\sin(k_{z}z)$$

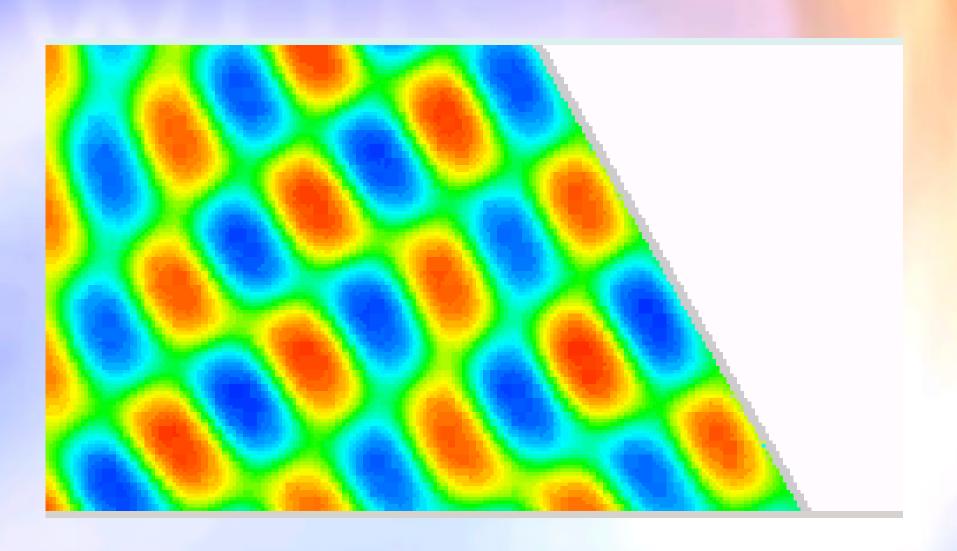
$$I(z) = \frac{2U^{1}}{Z} \cos(k_{z}z)$$





# 介质—导体





#### 等离子体



#### 什么是等离子体?

等离子体是电离了的气体,含有大量带正电的离子和带负电<mark>的电子,与</mark>束缚在原子中的带负电的电子和带正电的核不同,等离子体中的电子和离子可以自由运动。

离开地面80~120km高空的电离层就是一个等离子体,电离层是由太阳辐射来的紫外光电离高空大气而形成的。

#### 等离子体分析模型:

如果时谐电场作用于等离子体,等离子体中的电子和离子将受电场力作用而运动。因为电子质量比离子质量小得多,离子的运动可忽略,电子将在平衡位置附近作简谐振动。

电子离开平衡位置振荡,电子和离子的重心不重合,形成电偶极子。所以时谐电场扰动下的等离子体可看成无限多振荡电偶极子的集合。

#### 等离子体单位体积中的电偶极矩



时谐场作用于等离子体,电子受到的力,按洛伦兹力方程为

$$F = eE \tag{1}$$

假设x为电子离开正离子的位移,在电子作简谐振荡假定下,有

$$\boldsymbol{F} = m\frac{\mathrm{d}^2\boldsymbol{x}}{\mathrm{d}t^2} = -m\omega^2\boldsymbol{x} \tag{2}$$

根据偶极子定义,偶极矩密度P为

$$P = -Nex \tag{3}$$

由式(1)与式(2)求得x,再将此x代入式(3)得到

$$\boldsymbol{P} = \frac{-Ne^2}{m\omega^2}\boldsymbol{E}$$

### 等离子体的等效介电常数



任何介质中D由自由空间部分与介质极化产生的电偶极矩P两部分构成。等离子体也是一种介质,所以等离子体中D也由自由空间部分与电偶极矩P两部分构成,即

$$\mathbf{D} = \varepsilon_0 \mathbf{E} + \mathbf{P} = \varepsilon_0 \mathbf{E} - \frac{Ne^2}{m\omega^2} \mathbf{E} = \varepsilon_0 \left( 1 - \frac{\omega_{\rm P}^2}{\omega^2} \right) \mathbf{E}$$

式中

$$\omega_{\rm P} = \sqrt{\frac{Ne^2}{m\varepsilon_0}}$$

称为等离子体频率。所以等离子体可用一有效介电常数为

$$\varepsilon_{\rm e} = \varepsilon_0 \left( 1 - \frac{\omega_{\rm P}^2}{\omega^2} \right)$$

的介质等效。

#### 电离层中等离子体对电磁波传播的影响

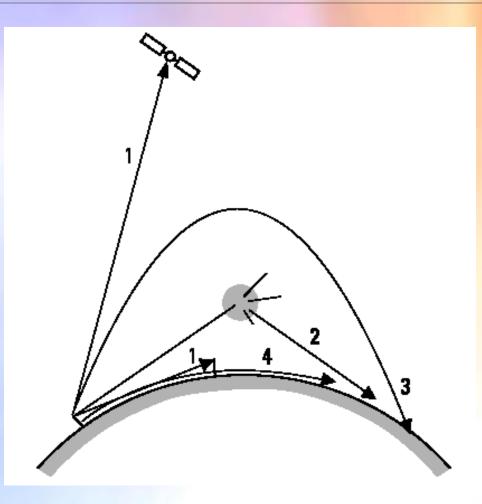


电离层中电子浓度随电离层离开地面的高度以及昼夜时间而变化。

白天的典型值为 $10^{12}$ 电子/m³,相应的 $\omega_p=5.64\times10^7$ radls,或 $f_p=9$ MHz。

因此,如果电磁场的频率 $f>>f_P$ ,电离层与自由空间无多大差别。

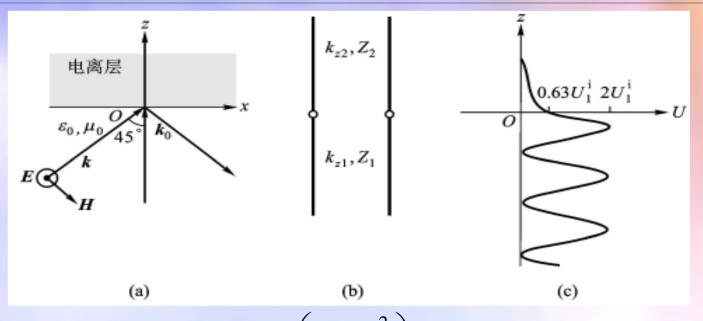
但是对于较低频率的电磁场,*ε*可以 为负,对电磁波全反射,可作为电磁 波的反射体。



上述结论在考虑地磁场影响后就变得不正确了。

#### 电离层的反射





电离层可看作等离子体, 
$$\varepsilon = \varepsilon_0$$

电离层可看作等离子体,  $\varepsilon = \varepsilon_0 \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2}\right)$  当入射电磁波 $\omega$ 小于 $\omega_p$ 时, $\varepsilon$ 有可能小于1甚至为负。 设入射波角频率, $\omega = \omega_p / \sqrt{5}$ ,则电离层用 $\varepsilon_2 = -4\varepsilon_0$ 的介质表示。 当 $\varepsilon$ 为负时,等离子体相当于一导体,对入射电磁波全反射。

1968年, 苏联科学家受等离子态的介电系数为负这一特性, 给 出了双负介质的传播特性的研究论文。

#### 利用传输线理论分析电离层的反射

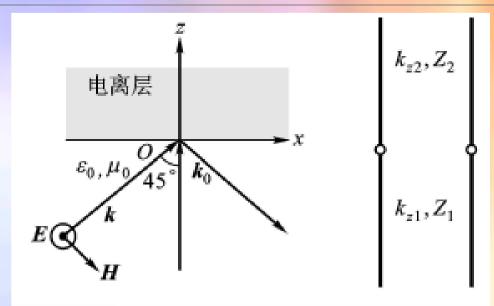


$$k_{1} = \omega \sqrt{\mu_{0} \varepsilon_{1}} = \omega \sqrt{\mu_{0} \varepsilon_{0}} = k_{0}$$

$$k_{2} = \omega \sqrt{\mu_{0} \varepsilon_{2}} = \omega \sqrt{\mu_{0} (-4\varepsilon_{0})} = -j2k_{0}$$

$$k_{x} = k_{1} \sin 45^{\circ} = \frac{\sqrt{2}}{2} k_{0}$$

$$k_{z1} = k_{1} \cos 45^{\circ} = \frac{\sqrt{2}}{2} k_{0}$$



$$k_{z2} = \sqrt{k_2^2 - k_x^2} = \sqrt{-4k_0^2 - \left(\frac{\sqrt{2}}{2}k_0\right)^2} = -j2.12k_0$$

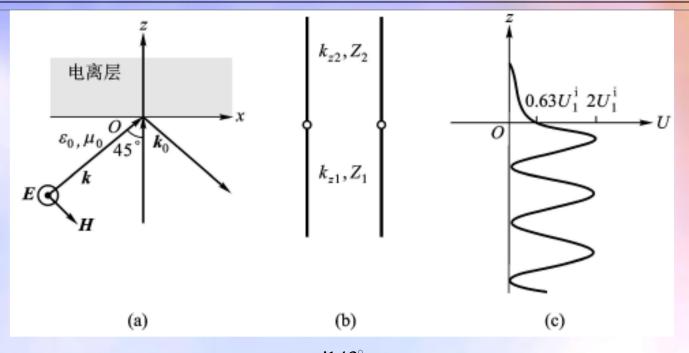
$$Z_1 = \begin{cases} \omega \mu_0 / k_{z1} = \sqrt{2}\eta_0 & \text{TE} \\ k_{z1} / \omega \varepsilon_1 = \frac{\sqrt{2}}{2}\eta_0 & \text{TM} \end{cases} \qquad Z_2 = \begin{cases} \omega \mu / k_{z2} = \frac{j}{2.12}\eta_0 & \text{TE} \\ k_{z2} / \omega \varepsilon_2 = \frac{j2.12}{4}\eta_0 & \text{TM} \end{cases} \qquad \boldsymbol{\Gamma} = \frac{Z_2 - Z_1}{Z_2 + Z_1}$$

$$\Gamma_{\rm TE} = 1.0 {\rm e}^{{\rm j}143^{\circ}}$$

$$\Gamma_{\rm TM} = 1.0 \mathrm{e}^{\mathrm{j}286^\circ}$$

## 电离层的反射





$$\Gamma = \frac{Z_2 - Z_1}{Z_2 + Z_1}$$
 $\Gamma_{\text{TE}} = 1.0e^{\text{j}143^{\circ}}$ 
 $\Gamma_{\text{TM}} = -1.0e^{\text{j}286^{\circ}} = 1.0e^{\text{j}106^{\circ}}$ 

注意,TE、TM模反射系数的相角 $\psi$ 是不同的。区域I为纯驻波

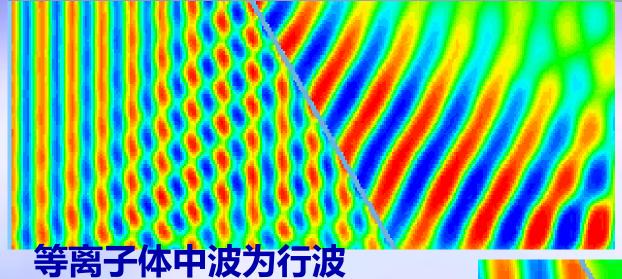
$$d_{\min 1} = \frac{\lambda}{4} + \frac{143^{\circ}}{720^{\circ}} \lambda = 0.4486\lambda \quad \left| U(z=0) \right| = \left| U_{1}^{i} \left( 1 + \boldsymbol{\Gamma}_{\text{TE}} \left( 0 \right) \right) \right| = 0.63U_{1}^{i}$$

电离层中没有波的传播。沿界面有波的传播

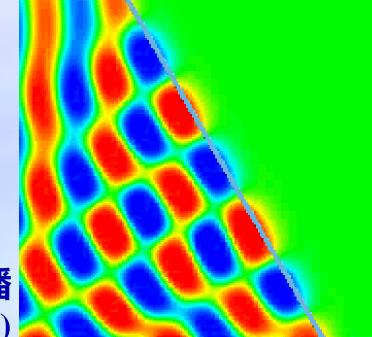
$$\varphi(x) = e^{-jk_x x} = e^{-j\frac{\sqrt{2}}{2}k_0 x}$$

# 介质-电离层





等离子体中波为行波 (f高于fp)



等离子体中没有波的传播 (f低于fp)



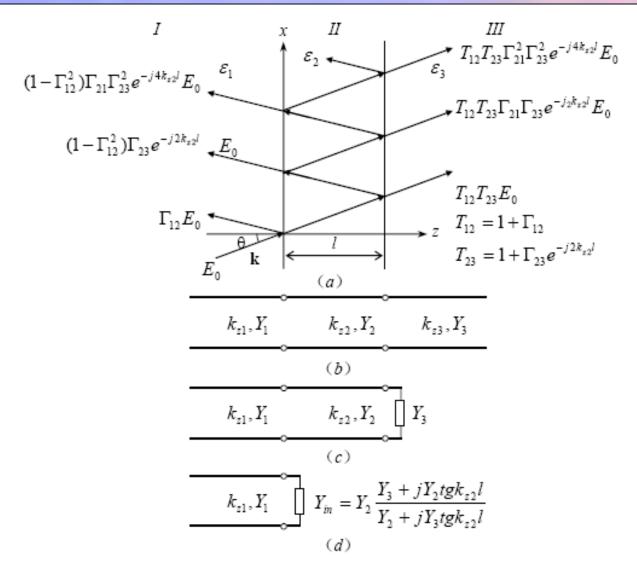


图 5-24 单层平板介质系统对平面波反射、透射的射线分析与波动分析 (a) 单层平板介质系统 (b) 、(c) 、(d) 等效电路



选择与界面垂直的z轴为纵向, x轴与界面平行, 波矢k在x-z平面内。如同分析平面界面时所做的那样, 图5-24(a)所示的单层平板介质系统可用图5-24(b)所示的电路等效。其中kz1, Y1、kz2, Y2、kz3, Y3分别为区域I、II、III对应的等效传输线的传播常数和特征波导纳。

$$k_{zi} = \sqrt{k_0^2 \varepsilon_{ri} - k_x^2}$$
 $k_0^2 = \omega^2 \mu \varepsilon_0$ 
 $k_x = k_1 \sin \theta$ 
 $Y_i = \begin{cases} \frac{\omega \varepsilon_{ri} \varepsilon_0}{k_{zi}} & TM$ 模
 $\frac{k_{zi}}{\omega \mu} & TE$ 模



从区域/看进去 z=0处的反射系数、透射系数为

$$\Gamma(z = 0^{-}) = \frac{Y_1 - Y_{in}}{Y_1 + Y_{in}}$$

$$T(z = 0^{-}) = \frac{2Y_1}{Y_1 + Y_{in}}$$

$$\Gamma_{12} = -\Gamma_{21} = \frac{Y_1 - Y_2}{Y_1 + Y_2}$$

$$\Gamma_{23} = -\Gamma_{32} = \frac{Y_2 - Y_3}{Y_2 + Y_3}$$

引入区域I与II、II与III界面的反射系数

输入导纳 7点可写为

$$Y_{in} = Y_2 \frac{1 - \Gamma_{23} e^{-j \cdot 2k_{x2}l}}{1 + \Gamma_{23} e^{-j \cdot 2k_{x2}l}}$$

$$\Gamma = \frac{\Gamma_{12} + \Gamma_{23}e^{-j2k_{x2}l}}{1 + \Gamma_{12}\Gamma_{23}e^{-j2k_{x2}l}}$$

$$T = \frac{T_{12}T_{23}}{1 - \Gamma_{21}\Gamma_{23}e^{-j2k_{x2}l}}$$
武中
$$T_{12} = \frac{2Y_1}{Y_1 + Y_2} = 1 + \Gamma_{12}$$

$$T_{23} = 1 + \Gamma_{23}e^{-j2k_{x2}l}$$



反射系数、透射系数为

$$\begin{split} \Gamma &= \Gamma_{12} + \left(1 - \Gamma_{12}^2\right) \Gamma_{23} e^{-j2k_{z2}l} + \left(1 - \Gamma_{12}^2\right) \Gamma_{21} \Gamma_{23}^2 e^{-j4k_{z2}l} + \cdots \\ T &= T_{12} T_{23} \left(1 + \Gamma_{21} \Gamma_{23} e^{-j2k_{z2}l} + \Gamma_{21}^2 \Gamma_{23}^2 e^{-j4k_{z2}l} + \cdots\right) \end{split}$$

#### 多层平板介质中波的传播

本节讨论的多层平板介质系统其相对介电常数沿z轴的分布可表示为

$$\mathcal{E}_{r}(z) = \begin{cases}
\mathcal{E}_{rI} & z < 0 \\
\mathcal{E}_{r1} & 0 < z < z_{1} \\
\mathcal{E}_{r2} & z_{1} < z < z_{2} \\
\vdots & \vdots \\
\mathcal{E}_{rm} & z_{n-1} < z < z_{n} \\
\mathcal{E}_{rIII} & z > z_{n}
\end{cases} \dots$$

要确定区域 I 的反射波,区域 III 的透射波的大小及其传播方向,以及在 n 层介质内的场分布或波的传播。

在本征坐标系中 
$$\mathbf{k} = k_x \mathbf{x}_0 + k_z \mathbf{z}_0$$
,  $k_y = 0$ .

对 TE 模, 
$$\boldsymbol{E} = E_{y}\mathbf{y}_{0}$$
,  $\boldsymbol{H} = H_{x}\mathbf{x}_{0} + H_{z}\mathbf{z}_{0}$ ,

TM 模, 
$$\boldsymbol{H} = H_y \mathbf{y}_0$$
,  $\boldsymbol{E} = E_x \mathbf{x}_0 + E_z \mathbf{z}_0$ ,

多层介质系统中场分布(或波的传播)的求解也有两个途径:场量匹配法,传输线模型法。

## 多层介质中TE波传播的传输线模型

电压U(z)、电流I(z)与第j层 介质中场量 $E_{jy}$ , $H_{jx}$ 关系为

$$E_{jy} = -\varphi_j(x)U_j(z)$$
$$H_{jx} = \varphi_j(x)I_j(z)$$

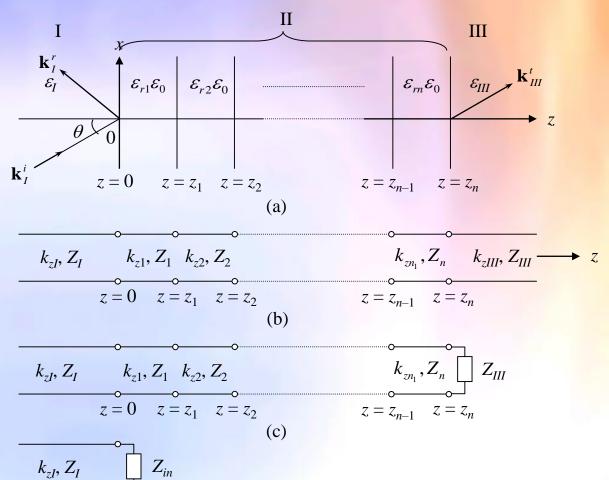
模式函数 $\varphi_j(x)$ 

$$\varphi_j(x) - e^{-jk_x x}$$

$$k_{x} = k_{xI} = k_{xIII}$$
$$= k_{xn} = k_{I} \sin \theta$$

$$k_{zj} = \sqrt{k_i^2 - k_x^2}$$
$$= \sqrt{k_0^2 \varepsilon_j - k_I^2 \sin^2 \theta}$$

$$Z_{j} = \frac{1}{Y_{i}} = \omega \mu / k_{zj}$$
  $j = I, III, 1, 2, \dots, n$ 



(d)

#### 反射系数与场分布



$$z = 0$$
—处反射系数
$$\Gamma(z = 0^{-}) = \frac{Z_{\text{in}}(0) - Z_{\text{I}}}{Z_{\text{in}}(0) + Z_{\text{I}}}$$

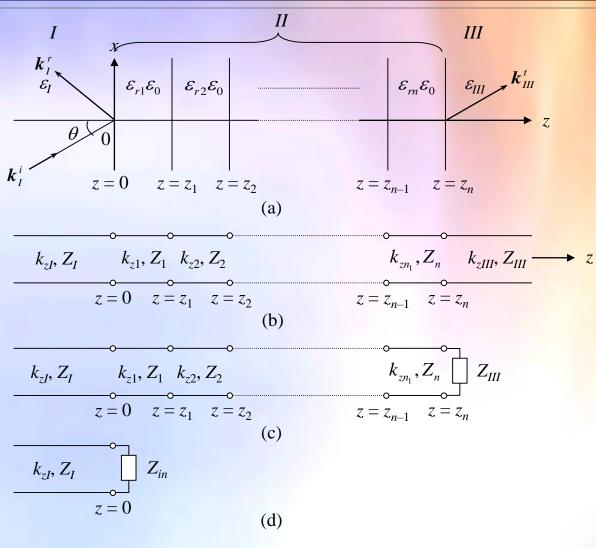
$$= \frac{Y_{\text{I}} - Y_{\text{in}}(0)}{Y_{\text{I}} + Y_{\text{in}}(0)}$$

区域I中的电压、电流分布

$$U_{I}(z) = \left[1 + \boldsymbol{\Gamma}_{I}(z)\right] U_{I}^{i} e^{-jk_{z_{I}}z}$$

$$I_{\mathrm{I}}(z) = \left[1 - \boldsymbol{\Gamma}_{\mathrm{I}}(z)\right] \frac{U_{\mathrm{I}}^{i}}{Z_{\mathrm{I}}} \mathrm{e}^{-\mathrm{j}k_{z_{\mathrm{I}}}z}$$

式中 
$$\Gamma_{\rm I}(z) = \Gamma_{\rm I}(0^-) e^{\mathrm{j}2k_{z_{\rm I}}z}$$



#### 反射系数与场分布





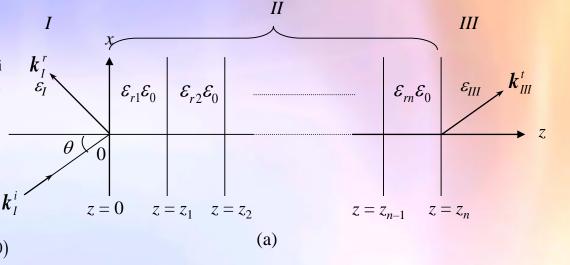
$$\begin{bmatrix} 1 + \boldsymbol{\Gamma}_{I} \left( 0^{-} \right) \end{bmatrix} U_{I}^{i} = \begin{bmatrix} 1 + \boldsymbol{\Gamma}_{1} \left( 0^{+} \right) \end{bmatrix} U_{1}^{i}$$

$$U_{1}^{i} = \frac{1 + \boldsymbol{\Gamma}_{I} \left( 0^{-} \right)}{1 + \boldsymbol{\Gamma}_{1} \left( 0^{+} \right)} U_{I}^{i}$$

式中

$$\Gamma_1(0^+) = \Gamma_1(z = z_1^-) e^{-j2k_{z_1}(z_1-0)}$$

$$\Gamma\left(z=z_{1}^{-}\right)=\frac{Z_{\text{in}}\left(z=z_{1}^{-}\right)-Z_{1}}{Z_{\text{in}}\left(z=z_{1}^{-}\right)+Z_{1}} \xrightarrow{k_{zI}, Z_{I}} \xrightarrow{k_{zI}, Z_{1}} \xrightarrow{k_{z1}, Z_{1}} \xrightarrow{k_{z2}, Z_{2}} z=z_{2}$$



$$k_{zI}, Z_{I} \qquad k_{z1}, Z_{1} \qquad k_{z2}, Z_{2} \qquad \qquad k_{zn_{1}}, Z_{n} \qquad k_{zIII}, Z_{III} \longrightarrow z$$

$$z = 0 \qquad z = z_{1} \qquad z = z_{2} \qquad \qquad z = z_{n-1} \qquad z = z_{n}$$
(b)

所以区域II第1节传输线上电压、电流为

$$U_{1}(z) = \left[1 + \boldsymbol{\Gamma}_{1}(z)\right] U_{1}^{i} e^{-jk_{z_{1}}z} \quad I_{1}(z) = \left[1 - \boldsymbol{\Gamma}_{1}(z)\right] \frac{U_{1}^{i}}{Z_{1}} e^{-jk_{z_{1}}z}$$

以此类推可得到区域II第二节、第三节以至第n节传输线上电压、电流分布。

#### 反射系数与场分布



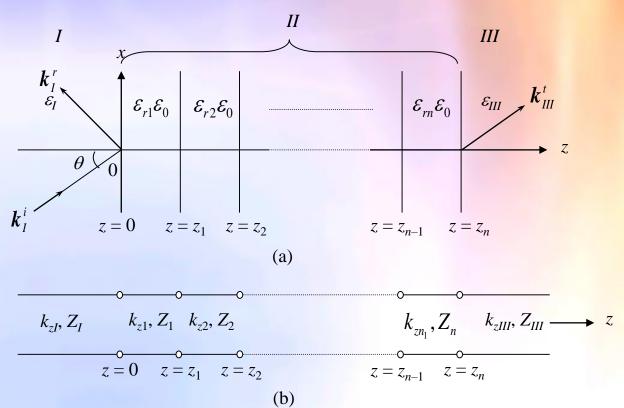
在区域III,没有反射波, 电压、电流都是行波。

$$U_{\text{III}}^{i}\left(z=z_{n}^{+}\right)=U_{n}\left(z_{n}^{-}\right)$$

$$=U_{n}^{i}\left[1+\boldsymbol{\Gamma}\left(z_{n}^{-}\right)\right]$$

$$I_{\text{III}}^{i}\left(z=z_{n}^{+}\right)=\frac{U_{\text{III}}^{i}\left(z=z_{n}^{+}\right)}{Z_{\text{III}}}$$

$$\Gamma\left(z_{n}^{-}\right) = \frac{Z_{\text{III}} - z_{n}}{Z_{\text{III}} + z_{n}}$$



#### 主教材例5-7



TE入射平面波波矢  $k_1$ 以 $\theta = 30$ °角倾斜 投射到薄层介质,

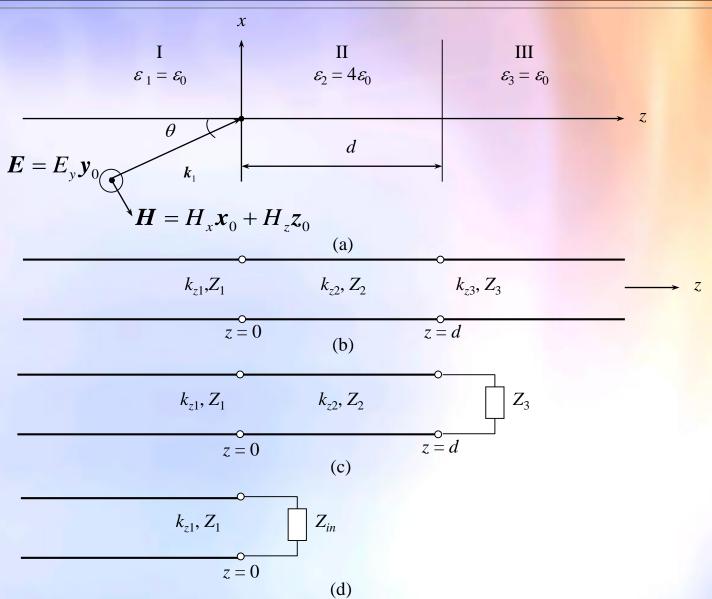
$$\varepsilon_{r_1} = \varepsilon_{r_3} = 1$$

$$\varepsilon_{r_2} = 4$$

$$k_{z2}d = 420^{\circ}$$

$$\left(\vec{\mathbf{x}}\frac{d}{\lambda} = \frac{7}{6}\right)$$

 $\vec{x}_z = 0$ 处反射系数  $\Gamma(0^-)$ 以及场分布。



#### 主教材例5-7



#### 计算等效传输线参数

$$k_1 = k_3 = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0} = k_0$$

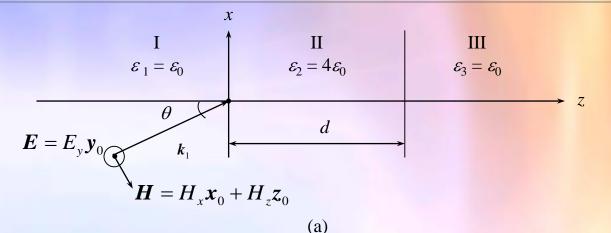
$$k_2 = \omega \sqrt{4\varepsilon_0 \mu_0} = 2k_0$$

$$k_{x1} = k_{x2} = k_{x3}$$

$$=k_1 \sin 30^\circ = \frac{1}{2}k_0$$

$$k_{z1} = k_{z3} = \sqrt{k_1^2 - k_{x1}^2}$$

$$= \sqrt{k_0^2 - \left(\frac{k_0}{2}\right)^2} = \frac{\sqrt{3}}{2} k_0$$



$$\begin{array}{cccc}
k_{z1}, Z_1 & k_{z2}, Z_2 & k_{z3}, Z_3 \\
\hline
z = 0 & \text{(b)} & z = d
\end{array}$$

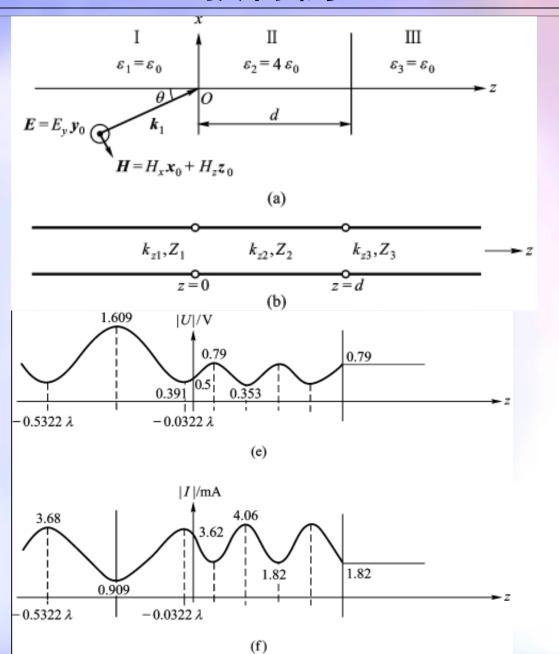
$$k_{z2} = \sqrt{k_2^2 - k_{x2}^2}$$

$$= \sqrt{4k_0^2 - \left(\frac{k_0}{2}\right)^2} = \sqrt{3.75}k_0$$

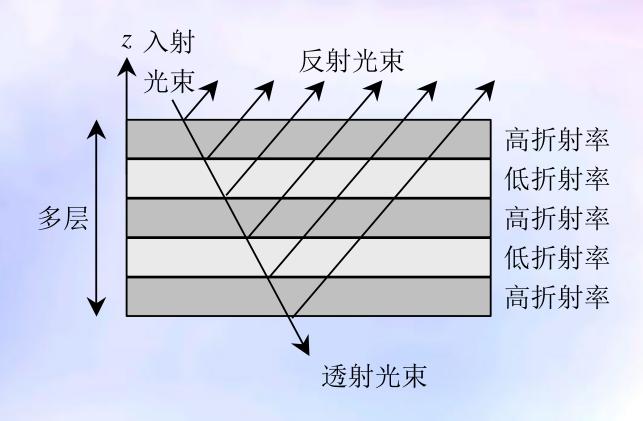
$$Z_{1} = Z_{3} = \frac{\omega \mu_{0}}{k_{z1}} = \frac{\omega \mu_{0}}{\frac{\sqrt{3}}{2} k_{0}} = \frac{2}{\sqrt{3}} \eta_{0} = 435.3 \Omega \quad Z_{2} = \frac{\omega \mu_{0}}{k_{z2}} = \frac{\omega \mu_{0}}{\sqrt{3.75} k_{0}} = \frac{\eta_{0}}{\sqrt{3.75}} = 194.7 \Omega$$

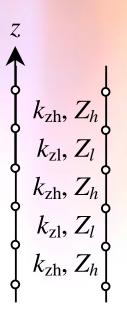
## 主教材例5-7





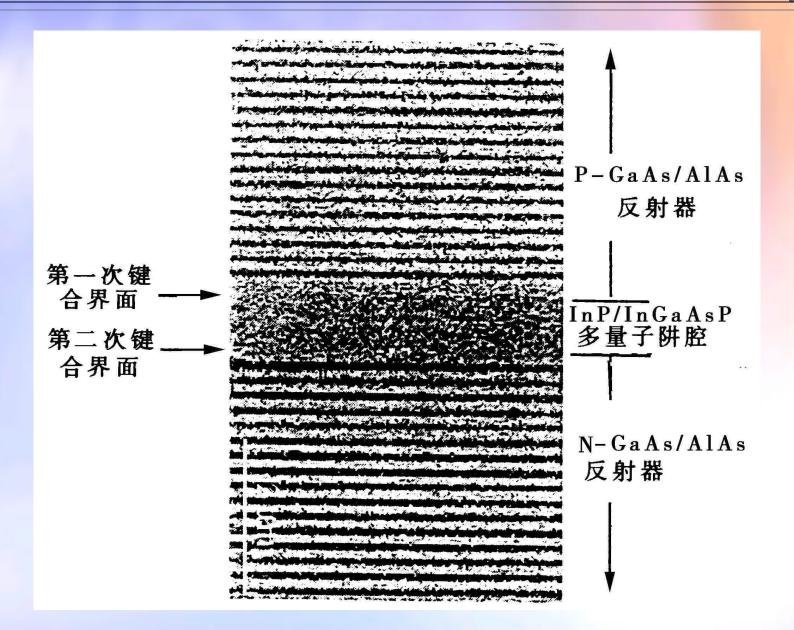
# 主教材例5-8多层介质膜干涉滤波器





### 激光器剖面图





#### 第17讲复习



#### 复习要点

- 介质—介质交界面与介质—导体交界面对平面波的反射、 透射是有区别的
- 等离子体当 $\omega < \omega_p$ 时,其等效介电常数< 0,相当于导体对入射波全反射,但接近界面的等离子体中还有电磁能量储存,只是随离开界面距离而不断衰减。
- 多层介质系统对平面波的反射、透射用传输线模型分析 最为方便,一定要掌握。

#### 复习范围

5.5, 5.6

帮助理解的多媒体演示: MMS13