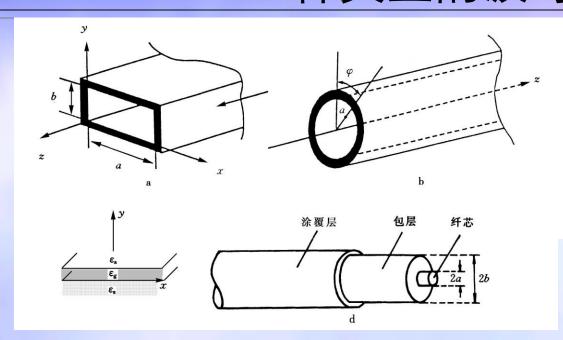
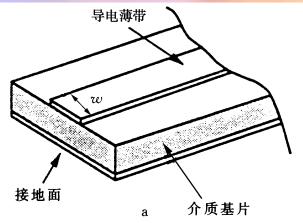


三种类型的波导







导引电磁波的结构称为波导,用来定向传播电磁波。

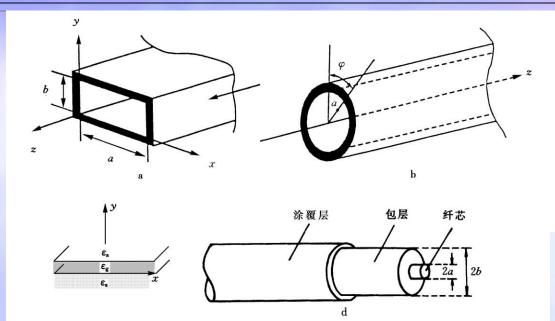
本章着重讨论三类波导:

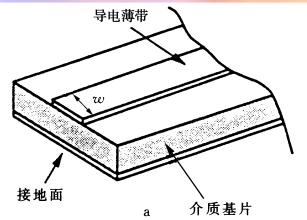
柱形金属波导,包括**矩形波导与圆波导**,**同轴线**不作重点讨论; **微带线与耦合微带线**;**平板介质光波导与光纤**。

还有其它形式的波导,例如,大气波导,地-电离层波导等。

波导中波传播的基本过程与横向谐振原理







内部区域与外部区域: 电磁波限制在内部区域传播。

电磁波限制在内部区域传播的基本过程:内部区域传播的电磁波倾斜投射到内外区域的交界面发生全内反射,从而沿内部区域轴线曲折向前传播。

波限制在内部区域传播的必要条件: 内外区域的交界面发生全内反射

波限制在内部区域传播的充分条件:内部区域波来回反射一次相移为2π整倍数。

横向谐振原理:在波导横截面内,内部区域的场按驻波分布,场在横截面内发生谐振。

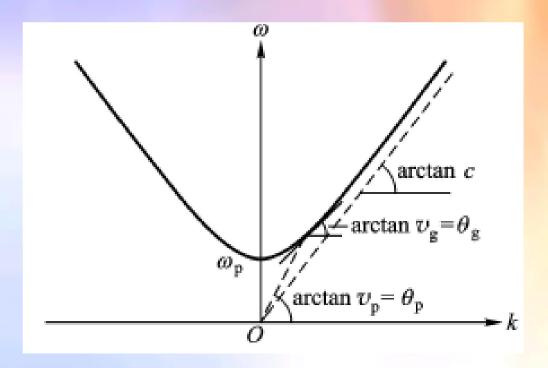
波导的特征参数及色散特性的kz-w表示



描述波导的特征参数主要有:

- 1、色散特性
- 2、特征阻抗
- 3、损耗(包括在色散特性中)
- 4、场分布。

色散特性表示波导纵向传播常数 k_z 与频率 ω 的关系,常用 ω – k_z 平 面上的曲线表示。



曲线上任一点与原点连线斜率 ω/k_z 表示波导工作于该点所对应频率点的相速 $v_{p,}$ 而切线斜率 $\mathrm{d}\omega/\mathrm{d}k_z$ 则表示工作于该点所对应频率点的群速 v_{g} 。 波导纵方向波长 $\lambda_z=2\pi/k_z$ 。

色散特性的其他表示方法



色散特性也可表示为 $(k_z/k_0)^2$ 与 ω 或 λ 关系, k_0 为自由空间波数。

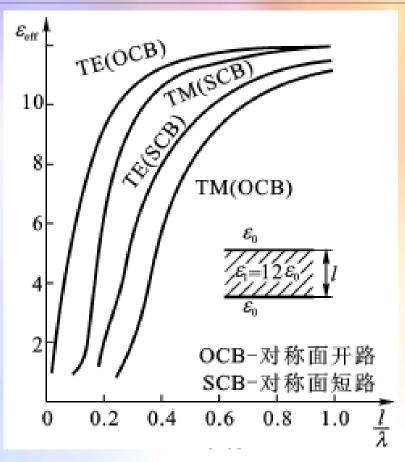
定义 $(k_z/k_0)^2$ 为有效介电常数 $\varepsilon_{\rm eff}$,

它表示波沿波导纵向z传播的速度与介电常数为 $\varepsilon_{\rm eff}$ 的介质中传播的光速相等。

色散特性也可直接表示为相速 v_p 与角频率 ω 关系,即 $v_p - \omega$ 。

微波波段,色散特性习惯用 $k_z - \omega$ 表示,

光波波段,色散特性习惯用 $arepsilon_{ ext{eff}} - \lambda$ 表示。



对称单层平板介质的色散关系

特征阻抗与损耗



特征阻抗
$$Z$$
与传播常数 k_z 有关 $Z = \begin{cases} \omega \mu / k_z & \text{TE} \\ k_z / \omega \varepsilon_r \varepsilon_0 & \text{TM} \end{cases}$

特征阻抗Z在幅值上反映波导横向电场与横向磁场之比。

当不同波导连接时,特征阻抗越接近,连接处的反射越小。波<mark>导的特征</mark> 阻抗是量度连接处对电磁能反射大小的一个很有用的参量。

损耗是限制波导远距离传输电磁波的主要因素。

目前光纤的损耗可以做到每公里0.2dB以下。 损耗的分析一般较难,本章不作专门讨论。

模式与场分布

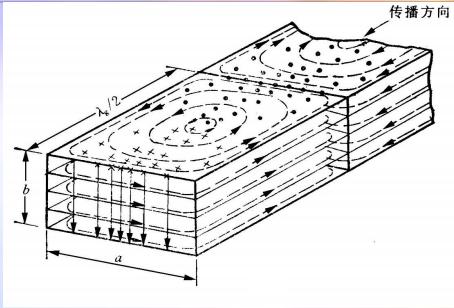


满足波导横截面边界条件的一种可能的场分布称为波导的模式,不同的模式有不同的场结构,它们都满足波导横截面的边界条件,可以独立存在。

波导中的场结构可以分为两大类:

TE 模: 电场没有纵向分量

TM 模: 磁场没有纵向分量

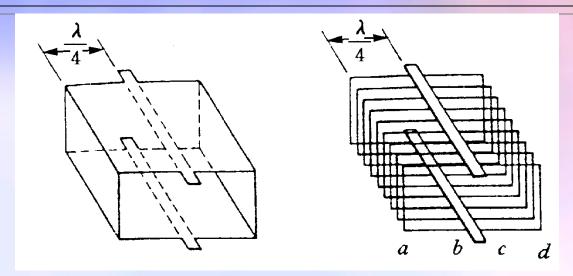


矩形波导中TE₁₀模场分布

如果只对电磁波的远距离(相对于波长)传输感兴趣,并不十分关心场在波导横截面内的分布,那么最迫切要了解的是波导的色散特性。因为色散特性知道了,特征阻抗也就确定了。所以本章对波导问题的分析,对于色散特性给予较多的关注。

矩形波导为什么能导引电磁波?





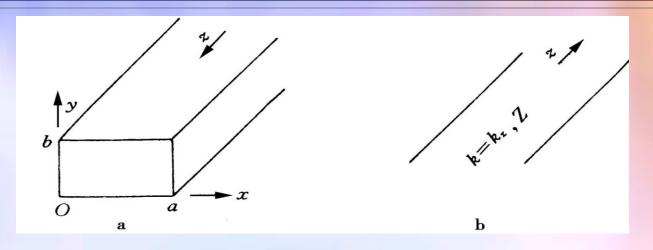
可以将矩形波导看成平行双导线并联上无限多 λ /4短路线而成。 λ /4短路线的输入阻抗为无穷大,平行双导线上并联一个无穷大的阻抗对双导线上波的传播没有影响,无限多 λ /4短路线的并联就形成封闭结构——中空的金属波导。

注意,中空的金属波导与平行双导线还有本质的差别。中空的金属波导管场只局限于金属波导管内,而平行双导线场在横截面并不局限在某一区域。

对矩形波导的研究,不仅因为矩形波导有实用价值,还在于对矩形波导分析得出的概念、结论对于理解其他各类波导非常有益。因为矩形波导边界条件规则可以得到解析解,有关波导的各种概念可以得到清晰的解释。

矩形波导的传输线模型





矩形波导

矩形波导的传输线模型:

- (1)将电磁波沿矩形波导纵向的传播等效为传输线上电圧、电流的传播
- (2)将解E与H的三维波方程简化为解模式函数 $e(\rho)$ 或 $h(\rho)$ 的二维特征波方程与一维的传输线方程。

要确定的是:

- (1)表示矩形波导横截面场分布的模式函数 $e(\rho)$ 或 $h(\rho)$
- (2)等效传输线的传播常数 k_z 及特征阻抗Z,这两个参数决定了波沿纵向的传播特性。

中国微波技术之父—林为干院士



林为干,成都电子科技大学教授,加州理工博士,中科院院士。其主要贡献:

- a) 波导设计与计算:一生中研究各种形式的波导。近年来,他依然提出利用各种函数的曲线构造不同形状,具有特定导波特性的波导。
- b) 研究基本的电磁理论,在电波传播、电磁散射、电磁场数 值计算等电磁学领域做出了重要的贡献。
- c) 教书育人方面,撰写了电磁场理论的经典教材,并培养了 大批的人才,堪称桃李满天下。

林为干教授的特点: "**专**"。林教授不善言辞,讲课也很"死板"。他具有扎实的数理基础,除了自己的研究领域,其它很多方面"不懂"。但他对微波技术领域的深刻的理解,培养了许多杰出的人才。

模式函数 $e(\rho)$ 、 $h(\rho)$ 与其幅值U(z)、I(z)的定义



模式函 $e(\rho)$ 或 $h(\rho)$ 表示波导 横截面内场分布

$$(\nabla_{t}^{2} + k_{t}^{2}) \begin{cases} \boldsymbol{e}'(\boldsymbol{\rho}) \\ \boldsymbol{h}''(\boldsymbol{\rho}) \end{cases} = 0$$

$$k_{\rm t}^2 + k_z^2 = k^2 = \omega^2 \mu \varepsilon$$

模式函数的幅值U(z)、I(z)表示纵向的场分布。

$$\frac{dU(z)}{dz} = -jk_z ZI(z)$$

$$\frac{dI(z)}{dz} = -jk_z YU(z)$$

$$\frac{\mathrm{d}I(z)}{\mathrm{d}z} = -\mathrm{j}k_z Y U(z)$$

$$Z = \frac{1}{Y} = \begin{cases} \omega \mu / k_z & \text{TE} \\ k_z / \omega \varepsilon & \text{TM} \end{cases}$$

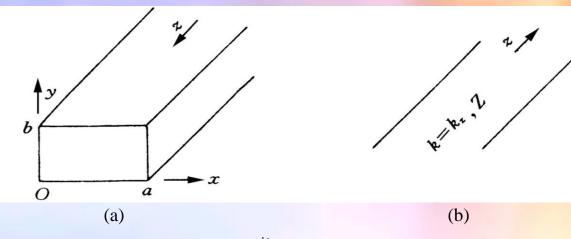


表 6-1
TM
$oldsymbol{E}$ " $=oldsymbol{E}_{\mathrm{t}}^{"}+oldsymbol{E}_{z}^{"}oldsymbol{z}_{0}$
$oldsymbol{H}$ " $=oldsymbol{H}_{\mathrm{t}}^{\mathrm{"}}$
$\mathbf{H}_{\mathrm{t}}^{"} = \mathbf{e}^{"}(\rho)U^{"}(z)$
$\boldsymbol{H}_{\mathrm{t}}^{"} = \boldsymbol{h}^{"}(\rho)I^{"}(z)$
$\boldsymbol{E}_{z}^{"} = \frac{1}{\mathrm{j}\omega\varepsilon} \nabla_{\mathrm{t}} \times \boldsymbol{H}_{\mathrm{t}}^{"}$

用分离变量法求解模式函数满足的波方程



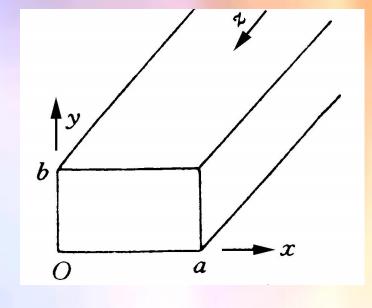
$$(\nabla_{t}^{2} + k_{t}^{2}) \begin{cases} \boldsymbol{e}'(\boldsymbol{\rho}) \\ \boldsymbol{h}''(\boldsymbol{\rho}) \end{cases} = 0$$

TE模模式函数分解为

$$e'(x, y) = e'_{x}(x, y)x_{0} + e'_{y}(x, y)y_{0}$$

$$(\nabla_{t}^{2} + k'_{t}^{2})e'_{x}(x, y) = 0$$

$$(\nabla_{t}^{2} + k'_{t}^{2})e'_{y}(x, y) = 0$$



$$\Leftrightarrow e'_x(x,y) = \varphi_x(x)\varphi_y(y)$$

得到
$$\left(\frac{d^2}{dx^2} + k'^2_x\right) \varphi_x(x) = 0$$
 $k'^2_x + k'^2_y = k'^2_t$ $\varphi_x(x) = A_1 \sin(k'_x x + \varphi_1)$ $\left(\frac{d^2}{dy^2} + k'^2_y\right) \varphi_y(y) = 0$ $k'^2_t + k'^2_z = k^2$ $\varphi_y(y) = A_2 \sin(k'_y y + \varphi_2)$

所以
$$e'_x(x, y) = A \sin(k'_x x + \varphi_1) \sin(k'_y y + \varphi_2)$$

用分离变量法求解模式函数满足的波方程



$$e'_{x}(x,y) = A\sin(k'_{x}x + \varphi_{1})\sin(k'_{y}y + \varphi_{2})$$

由 $\nabla_{t} \cdot e' = \frac{\partial}{\partial x}e'_{x} + \frac{\partial}{\partial y}e'_{y} = 0$ 得到

$$e'_{y}(x, y) = -\frac{Ak'_{x}}{k'_{y}}\cos(k'_{x}x + \varphi_{1})\cos(k'_{y}y + \varphi_{2})$$

应用边界条件
$$\varphi_1 = \pi/2$$
 $\varphi_2 = 0$

所以
$$k'_{v} = n\pi/b \triangleleft k'_{x} = m\pi/a$$

$$\begin{cases} e'_{x}(x,y) = A_{mn} \frac{n\pi}{b} \cos(\frac{m\pi}{a}x) \sin(\frac{n\pi}{b}y) \\ e'_{y}(x,y) = -A_{mn} \frac{m\pi}{a} \sin(\frac{m\pi}{a}x) \cos(\frac{n\pi}{b}y) \\ \oplus e'(\rho) \times h'(\rho) = z_{0} \end{cases}$$

$$\begin{cases} h'_{y}(x,y) = e'_{x} = A_{mn} \frac{n\pi}{b} \cos(\frac{m\pi}{a}x) \sin(\frac{n\pi}{b}y) \\ h'_{x}(x,y) = -e'_{y} = A_{mn} \frac{m\pi}{a} \sin(\frac{m\pi}{a}x) \cos(\frac{n\pi}{b}y) \end{cases}$$

$$b$$
 a
 x

$$(\nabla_{t}^{2} + k_{t}^{2}) \begin{cases} e'(\boldsymbol{\rho}) \\ \boldsymbol{h}''(\boldsymbol{\rho}) \end{cases} = 0$$

$$e'_{x}(x, y) = 0 \quad (y = 0, b)$$

$$e'_{y}(x, y) = 0 \quad (x = 0, a)$$

用分离变量法求解模式函数满足的波方程



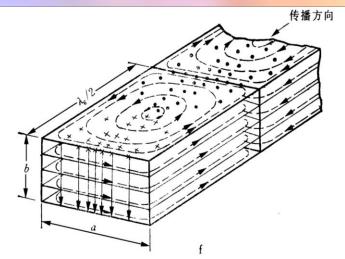
$$\left\{ \nabla_{t}^{2} + k_{t}^{2} \right\} \begin{cases} e'(\rho) \\ h''(\rho) \end{cases} = 0$$

$$\left\{ e'_{x}(x, y) = A_{mn} \frac{n\pi}{b} \cos\left(\frac{m\pi}{a}x\right) \sin\left(\frac{n\pi}{b}y\right) \right\}$$

$$\left\{ e'_{y}(x, y) = -A_{mn} \frac{m\pi}{a} \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) \cos\left(\frac{n\pi}{b}y\right) \right\}$$

$$\left\{ h'_{y}(x, y) = e'_{x} = A_{mn} \frac{n\pi}{b} \cos\left(\frac{m\pi}{a}x\right) \sin\left(\frac{n\pi}{b}y\right) \right\}$$

$$\left\{ h'_{x}(x, y) = -e'_{y} = A_{mn} \frac{m\pi}{a} \sin\left(\frac{m\pi}{a}x\right) \cos\left(\frac{n\pi}{b}y\right) \right\}$$



矩形波导中TE₁₀模场分布

不同的一组数(m,n)表示模式函数满足矩形波导横向边界条件的一组解,矩形波导横截面内一种可能存在的场分布,称为场分布的一种模式,并用m、n标记,如 TE_{mn} 、 TM_{mn} 。

传输线方程的解



第 (m, n) 模式函数幅值

 $U'_{mn}(z)$, $I'_{mn}(z)$ 满足传输线方程

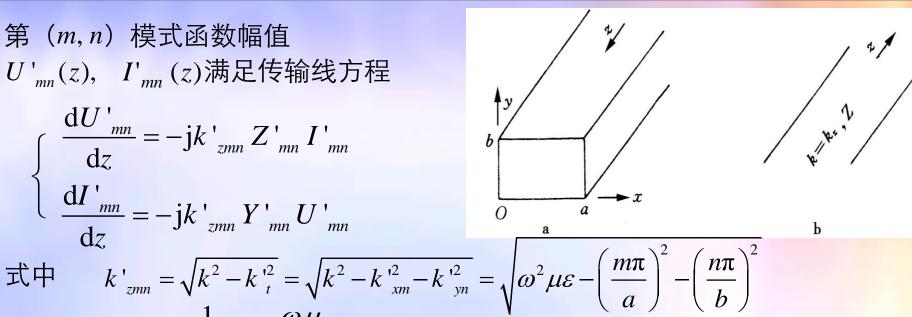
$$\begin{cases} \frac{\mathrm{d}U'_{mn}}{\mathrm{d}z} = -jk'_{zmn} Z'_{mn} I'_{mn} \\ \frac{\mathrm{d}I'_{mn}}{\mathrm{d}z} = -jk'_{zmn} Y'_{mn} U'_{mn} \end{cases}$$

式中
$$k'_{zmn} = \sqrt{k^2 - k'_t^2} = \sqrt{k^2 - k'_t^2}$$

$$Z'_{mn} = \frac{1}{Y'_{mn}} = \frac{\omega \mu}{k'_{zmn}}$$

如果波导纵向趋于无穷远, 其解为

对于特定的某一模式,可用特定参数 如果矩形波导中有无限多个模式传播, 效。



$$\begin{cases} U'_{mn}(z) = e^{-jk'_{zmn}z} \\ I'_{mn}(z) = Y'_{mn} e^{-jk'_{zmn}z} \end{cases}$$

k'zmn 、 Z'mn 的传输线等效。 就要用无限多对不同参数的传输线等

矩形波导的解 (TE)

因为
$$\mathbf{E}_{t}' = \mathbf{e}'(\rho)U'(z)$$
 $\mathbf{H}_{t}' = \mathbf{h}'(\rho)I'(z)$ $\mathbf{H}_{z}' = \frac{\mathbf{j}}{\omega\mu}\nabla_{t}\times\mathbf{E}_{t}'$

将模式函数 $e(\rho)$ 、 $h(\rho)$,及其幅值电压U(z)、电流 I(z)的值代入,将以前省略的时间因子 $e^{j\omega t}$ 写进去,就得到TE模的场量表达式

$$E'_{x} = \sum_{m,n} A_{mn} \frac{n\pi}{b} \cos(\frac{m\pi}{a} x) \sin(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

$$E'_{y} = \sum_{m,n} -A_{mn} \frac{m\pi}{a} \sin(\frac{m\pi}{a} x) \cos(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

$$E'_{z} = 0$$

$$H'_{x} = \sum_{m,n} A_{mn} \frac{k_{z}}{\omega \mu} \frac{m\pi}{a} \sin(\frac{m\pi}{a} x) \cos(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

$$H'_{y} = \sum_{m,n} A_{mn} \frac{k_{z}}{\omega \mu} \frac{n\pi}{b} \cos(\frac{m\pi}{a} x) \sin(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

$$H'_{z} = \sum_{m,n} -jA_{mn} \frac{\pi^{2}}{\omega \mu} \left[\frac{n^{2}}{b^{2}} + \frac{m^{2}}{a^{2}} \right] \cos(\frac{m\pi}{a} x) \cos(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

矩形波导的解 (TM)



对于TM模,也可进行类似的分析,有关导出过程留给读者作为练习,其场量表达式如下:

$$E_{x}" = \sum_{m,n} -B_{mn} \frac{k_{z}}{\omega \varepsilon} \frac{m\pi}{a} \cos(\frac{m\pi}{a} x) \sin(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z} z)}$$

$$E_{y}" = \sum_{m,n} -B_{mn} \frac{k_{z}}{\omega \varepsilon} \frac{n\pi}{b} \sin(\frac{m\pi}{a} x) \cos(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z} z)}$$

$$E_{z}" = \sum_{m,n} B_{mn} \frac{\pi^{2}}{j\omega \varepsilon} \left(\frac{n^{2}}{b^{2}} + \frac{m^{2}}{a^{2}}\right) \sin(\frac{m\pi}{a} x) \sin(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z} z)}$$

$$H_{x}" = \sum_{m,n} B_{mn} \frac{n\pi}{b} \sin(\frac{m\pi}{a} x) \cos(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z} z)}$$

$$H_{y}" = \sum_{m,n} -B_{mn} \frac{m\pi}{a} \cos(\frac{m\pi}{a} x) \sin(\frac{n\pi}{b} y) e^{j(\omega t - k_{z} z)}$$

$$H_{z}" = 0$$

注意,对于 TM_{mn} 模,下标 $m \times n$ 不能为零,否则所有场量均为零,这是与 TE_{mn} 模不同的地方。

如何理解记忆矩形波导场分布



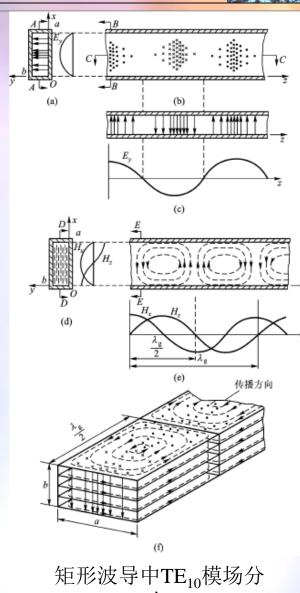
 $e^{-jk_{zmn}z}$ 纵方向都是

不管是TE模还是TM模, E_{v} 与 H_{x} , E_{x} 与 H_{v} 空间分布 规律是一样的,但 E_v 与 H_x 相差一负号,卤为 y_0 E_v 与 x_0H_x 的叉积表示的功率流在一z方向,而实际功率流 在+2方向。

 $E_{\rm v}/H_{\rm x}$ 与 $E_{\rm x}/H_{\rm v}$ 都为特征阻抗Z。 对于TE模, $Z = \omega \mu / k_{\tau}$ 对于TM模 $Z = k_z/\omega\varepsilon$

 E_x 与 E_y 在横截面内分布,如果 E_x 取正弦分布, E_y 一定取余弦分布。反之,如果 E_x 取余弦分布, E_y 则取 正弦分布。

 H_x 与 H_v 在横截面内分布也有这种关系。



矩形波导中场分布最简单的是

m=1、*n*=0的TE₁₀模。

它只有三个场分量,即 E_y 、 H_x 和 H_z 。

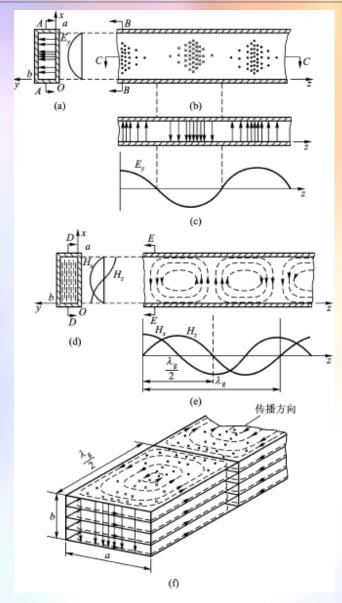
$$E_{y} = -A_{10} \frac{\pi}{a} \sin(\frac{\pi}{a}x) e^{j(\omega t - k_{z}z)}$$

$$H_x = A_{10} \frac{k_z}{\omega \mu} \frac{\pi}{a} \sin(\frac{\pi}{a} x) e^{j(\omega t - k_z z)}$$

$$H_z = -jA_{10} \frac{1}{\omega\mu} \frac{\pi^2}{a^2} \cos\frac{\pi}{a} x e^{j(\omega t - k_z z)}$$

$$E_x = E_z = H_y = 0$$

且场在y方向没有变化。



矩形波导中TE₁₀模场分布

关于模式的进一步讨论



无论从前面导出的矩形波导的模式函数表达式还是场量表达式,区分场量在横截面分布特征的主要是三角函数宗量中的正整数m、n。

不同的一组数 (m, n) 就表示不同结构的场。

矩形波导中可以存在的电磁模式有 TE_{01} , TE_{02} , ..., TE_{10} , TE_{20} , ..., TE_{11} , TE_{12} , TE_{22} , TE_{23} , ...; TM_{11} , TM_{12} , TM_{21} , TM_{22} , ...。 这无穷多个模式中的任何一个都满足矩形波导的边界条件,它们都可以独立存在。

实际波导中究竟存在多少模式电磁场,对于纵向均匀的波导,取决于工作 频率在各模式截止频率以上还是以下(截止频率概念在后面讨论)以及波 导的激励方式。

如果波导纵向有不均匀性,就会激励起无穷多个模式,使得众多个模式场的叠加满足不均匀处的边界条件。

第18讲复习



复习要点

- 号引电磁波的结构称为波导,在横截面,场局限在内部区域,取 驻波分布,纵向趋于无穷远,无反射,为行波。描述波导的特征 量有模式与场分布,色散特性,特征阻抗,损耗。
- 矩形波导的传输线模型,横向场量 $E_{\rm t}$ 、 $H_{\rm t}$ 沿z轴变化与等效传输线上U、I变化相当。模式函数e、h反映场在横截面变化,可用 ${\rm TE}_{mn}$ 、 ${\rm TM}_{mn}$ 表征, ${\rm TE}_{\rm k}$ = 0, ${\rm TM}_{\rm k}$ = 0, ${\rm TK}_{\rm k}$ = 0,= 0 = 0,= 0,= 0 = 0 = 0 = 0,= 0 =

复习范围

6.1, 6.2.1, 6.2.2

帮助理解的多媒体演示: MMS:14