

June 7th, 2022

EEI 30 Final Review

Part I

Feng Han Lin

PhD Assistant Professor

School of Information Science and Technology



上海科技大学
ShanghaiTech University

I. 问题的定义域与定义方式：场区划分与边界条件

- 在什么系统（坐标系）

□ 三个坐标系相互转换（矩阵）

- 有什么东西（本构参数）

$\mu, \epsilon, \sigma, \eta, \alpha, \beta, n$

□ 不同场区的媒质是什么？用什么物理量表示？边界在哪？

- 有什么变化（边界条件）

□ PEC, dielectric, PMC

	E	H	B	D
切向				
法向				

- 看什么场量（叠加原理）：分清楚“总场”与“分解场”

□ 按频率：不同频率叠加

$$\vec{E} = \hat{x} E_1 e^{-jk_1 r} + \hat{x} E_2 e^{-jk_2 r}$$

□ 按传播方向：入射、反射、透射

$$\begin{aligned} \vec{E} &= \hat{x} E_0 e^{-jkx} + \hat{x} E'_0 e^{+jkx} \\ &= \hat{x} E_0 e^{-jkx} + \hat{x} \Gamma E_0 e^{+jkx} \end{aligned}$$

□ 按极化（分解后两两垂直）

□ E_x, E_y, E_z

□ Parallel wave, Perpendicular wave

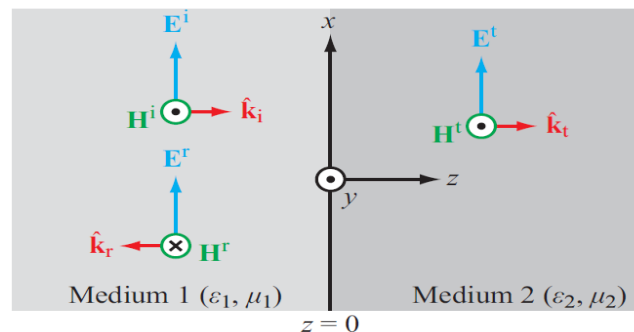
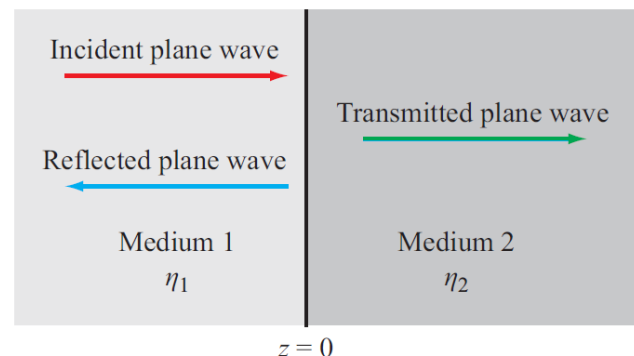
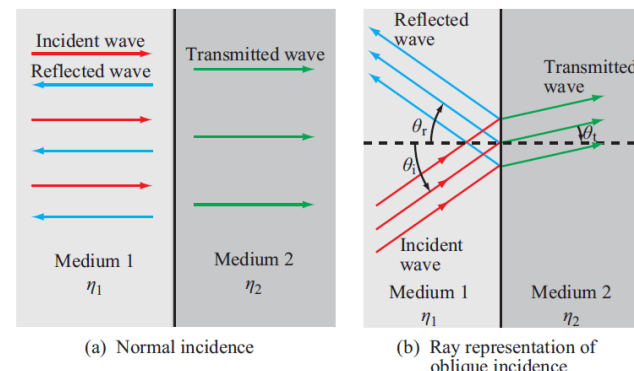
□ TE wave, TM wave

□ LP \rightarrow CP, CP \rightarrow LP（圆极化三条件）

幅度、极化、相位

时域该如何表达？

$$\left\{ \begin{aligned} \text{LP: } \vec{E} &= \hat{x} E_x e^{-jkz} + \hat{y} E_y e^{-jkz} \\ \text{CP: } \vec{E} &= \hat{x} E_1 e^{-jkz} - \hat{y} E_1 e^{-jkz+j\phi} \end{aligned} \right.$$



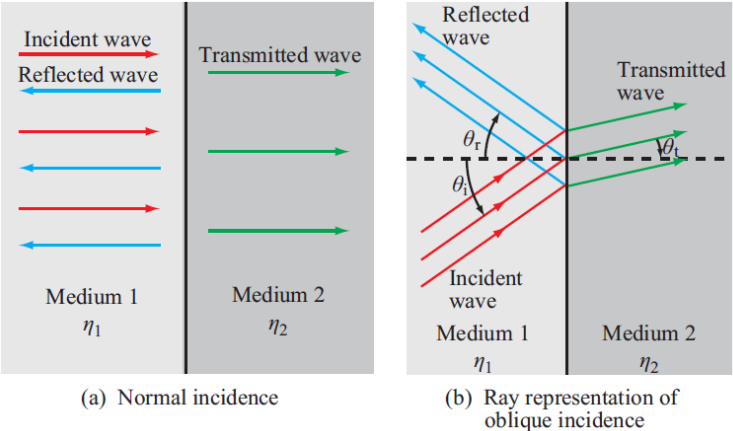
(a) Boundary between dielectric media

□ 关于边界条件的进一步理解：(OPTIONAL)

- 总场可以表达为场分解的叠加；
- 总场一定满足边界条件；
- 不是每种场分解的方式都可以使分解场满足边界条件；
- 当每个分解场满足边界条件时，总场一定满足边界条件；

At the boundary $z = 0$:

$$\begin{aligned} \tilde{\mathbf{E}}_1(0) &= \tilde{\mathbf{E}}_2(0) \quad \text{or} \quad E_0^i + E_0^r = E_0^t, \\ \tilde{\mathbf{H}}_1(0) &= \tilde{\mathbf{H}}_2(0) \quad \text{or} \quad \frac{E_0^i}{\eta_1} - \frac{E_0^r}{\eta_1} = \frac{E_0^t}{\eta_2}. \end{aligned}$$



2. 场的表达方式

每一个分量的电场与磁场相互之间的关系都满足Maxwell方程组

传输线中的电压与电流

□ 幅度:	($ \vec{E} / \vec{H} = \eta_0$)
□ 极化:	(正交, 右手螺旋定则 $\hat{e} \times \hat{h} = \hat{k}$)
□ 频率:	(相同)
□ 相位:	行波 (0) 度, 驻波 (90) 度
□ 传播方向:	(相同)

$\eta_0 \rightarrow Z_0$

不考虑极化

相同

相同

相同

Incident Wave

$$\begin{aligned} \tilde{\mathbf{E}}^i(z) &= \hat{\mathbf{x}} E_0^i e^{-jk_1 z}, \\ \tilde{\mathbf{H}}^i(z) &= \hat{\mathbf{z}} \times \frac{\tilde{\mathbf{E}}^i(z)}{\eta_1} = \hat{\mathbf{y}} \frac{E_0^i}{\eta_1} e^{-jk_1 z}. \end{aligned}$$

Reflected Wave

$$\begin{aligned} \tilde{\mathbf{E}}^r(z) &= \hat{\mathbf{x}} E_0^r e^{jk_1 z}, \\ \tilde{\mathbf{H}}^r(z) &= (-\hat{\mathbf{z}}) \times \frac{\tilde{\mathbf{E}}^r(z)}{\eta_1} = -\hat{\mathbf{y}} \frac{E_0^r}{\eta_1} e^{jk_1 z}. \end{aligned}$$

Transmitted Wave

$$\begin{aligned} \tilde{\mathbf{E}}^t(z) &= \hat{\mathbf{x}} E_0^t e^{-jk_2 z}, \\ \tilde{\mathbf{H}}^t(z) &= \hat{\mathbf{z}} \times \frac{\tilde{\mathbf{E}}^t(z)}{\eta_2} = \hat{\mathbf{y}} \frac{E_0^t}{\eta_2} e^{-jk_2 z}. \end{aligned}$$

3. 不同区域场量的关系

垂直入射

$$E_0^r = \left(\frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1} \right) E_0^i = \Gamma E_0^i,$$

$$E_0^t = \left(\frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_1} \right) E_0^i = \tau E_0^i,$$

反射系数 Γ

反射幅度比入射幅度

透射系数 τ

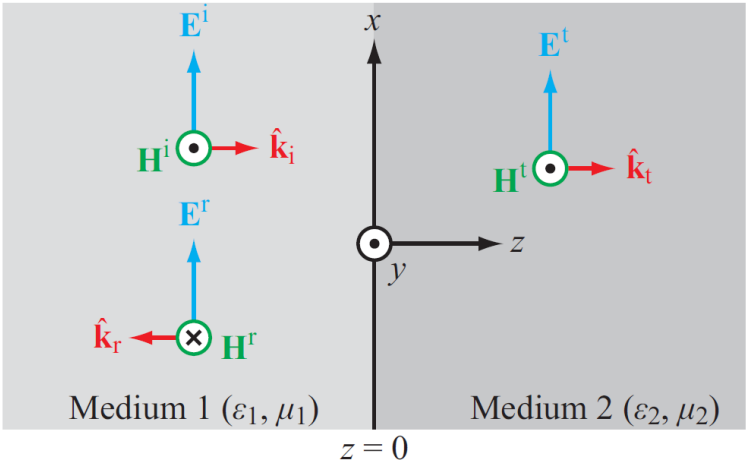
透射幅度比入射幅度

相互关系

(1) 幅度 (2) 功率密度

Table 8-2: Expressions for Γ , τ , R , and T for wave incidence from a medium with intrinsic impedance η_1 onto a medium with intrinsic impedance η_2 . Angles θ_i and θ_t are the angles of incidence and transmission, respectively.

Property	Normal Incidence $\theta_i = \theta_t = 0$	Perpendicular Polarization	Parallel Polarization
Reflection coefficient	$\Gamma = \frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1}$	$\Gamma_{\perp} = \frac{\eta_2 \cos \theta_i - \eta_1 \cos \theta_t}{\eta_2 \cos \theta_i + \eta_1 \cos \theta_t}$	$\Gamma_{\parallel} = \frac{\eta_2 \cos \theta_t - \eta_1 \cos \theta_i}{\eta_2 \cos \theta_t + \eta_1 \cos \theta_i}$
Transmission coefficient	$\tau = \frac{2\eta_2}{\eta_2 + \eta_1}$	$\tau_{\perp} = \frac{2\eta_2 \cos \theta_i}{\eta_2 \cos \theta_i + \eta_1 \cos \theta_t}$	$\tau_{\parallel} = \frac{2\eta_2 \cos \theta_i}{\eta_2 \cos \theta_t + \eta_1 \cos \theta_i}$
Relation of Γ to τ	$\tau = 1 + \Gamma$	$\tau_{\perp} = 1 + \Gamma_{\perp}$	$\tau_{\parallel} = (1 + \Gamma_{\parallel}) \frac{\cos \theta_i}{\cos \theta_t}$
Reflectivity	$R = \Gamma ^2$	$R_{\perp} = \Gamma_{\perp} ^2$	$R_{\parallel} = \Gamma_{\parallel} ^2$
Transmissivity	$T = \tau ^2 \left(\frac{\eta_1}{\eta_2} \right)$	$T_{\perp} = \tau_{\perp} ^2 \frac{\eta_1 \cos \theta_t}{\eta_2 \cos \theta_i}$	$T_{\parallel} = \tau_{\parallel} ^2 \frac{\eta_1 \cos \theta_t}{\eta_2 \cos \theta_i}$
Relation of R to T	$T = 1 - R$	$T_{\perp} = 1 - R_{\perp}$	$T_{\parallel} = 1 - R_{\parallel}$
Notes: (1) $\sin \theta_t = \sqrt{\mu_1 \epsilon_1 / \mu_2 \epsilon_2} \sin \theta_i$; (2) $\eta_1 = \sqrt{\mu_1 / \epsilon_1}$; (3) $\eta_2 = \sqrt{\mu_2 / \epsilon_2}$; (4) for nonmagnetic media, $\eta_2 / \eta_1 = n_1 / n_2$.			



垂直入射

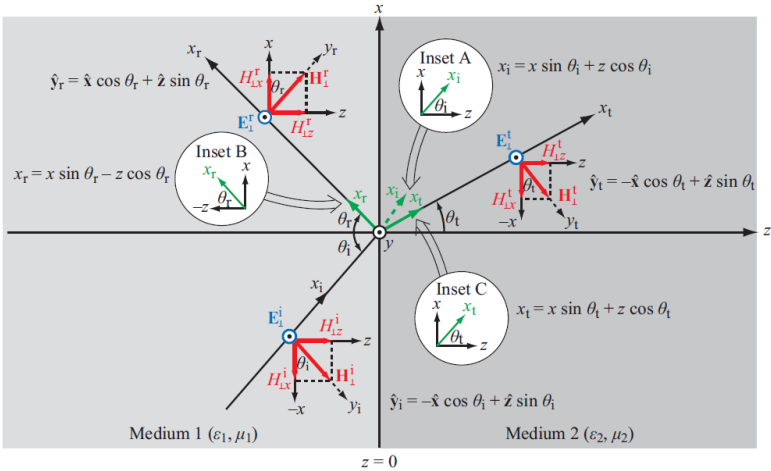


Figure 8-15: Perpendicularly polarized plane wave incident at an angle θ_i upon a planar boundary.

斜入射

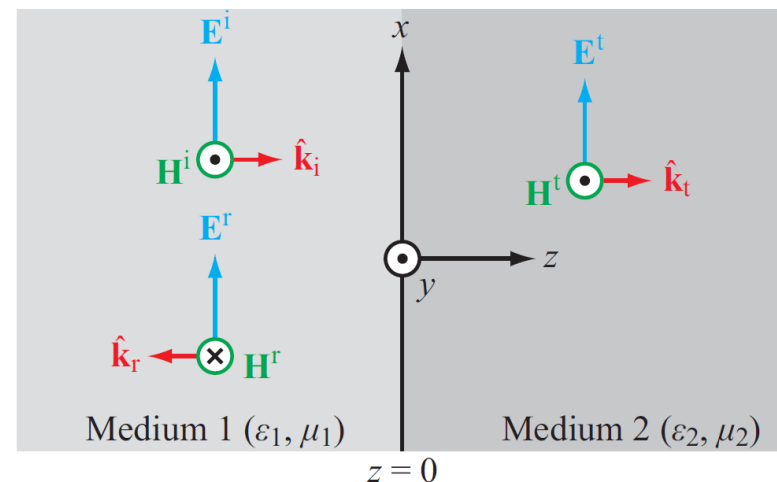
3. 不同区域场量的关系 $\frac{\eta_2 - \eta_1}{\eta_2 + \eta_1}$

□ 反射与透射系数都是与入射幅度进行比较，除入射角度和极化以外，二者仅与两种媒质的本征阻抗（intrinsic impedance η ）有关，也就是说仅与分界面两侧的材料属性相关

□ **辨析：**传输线中的反射系数为 $\left(\frac{Z_L - Z_0}{Z_L + Z_0} \right)$ ，按类比关系，传输线阻抗也应该仅与材料相关的，但 Z_L 是负载阻抗，是变化的，是可以为任意取值的，说明传输线中的反射系数并不仅与材料相关，该如何解释？

答：以上矛盾忽略了媒质1和媒质2都是无限大（unbounded）。作为在传输线中的类比，当传输线也无限长时，由于 Z_L 的定义是总电压比总电流，此时的总电压与总电流就是输入电压与输入电流（电磁波没有机会反射回来），而输入电压比输入电流就是 Z_{02} ，所以 Z_L 就是 Z_{02} ，上式可改写为

$$\frac{Z_{02} - Z_{01}}{Z_{02} + Z_{01}}$$



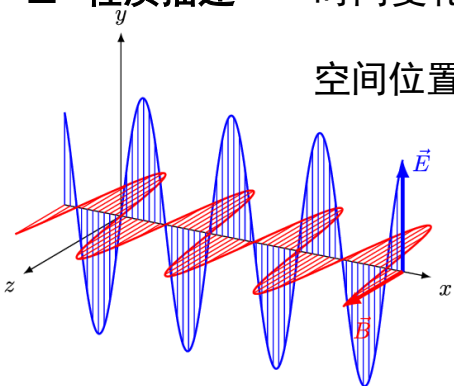
□ 为什么两侧的电场都朝上？

可以将相位的变化纳入到幅度的变化中，便于处理

4. 驻波

□ 性质描述

时间变化时，电压（电常）或电流（磁场）的波腹点（最大值）与波节点（最小值）不随空间位置发生变化，而是出现在固定位置。行波解为指数函数，驻波解为正弦和余弦函数



$$\begin{aligned}\tilde{\mathbf{E}}_1(z) &= \hat{\mathbf{x}} E_0^i (e^{-jk_1 z} - e^{jk_1 z}) \\ &= -\hat{\mathbf{x}} j 2 E_0^i \sin k_1 z, \\ \tilde{\mathbf{H}}_1(z) &= \hat{\mathbf{y}} \frac{E_0^i}{\eta_1} (e^{-jk_1 z} + e^{jk_1 z}) \\ &= \hat{\mathbf{y}} 2 \frac{E_0^i}{\eta_1} \cos k_1 z.\end{aligned}$$

□ 形成机理

入射场（波）与反射场（波）的叠加，导致指数函数按欧拉公式展开后的实部或虚部被抵消

□ 电场（电压）与磁场（电流）之间的关系：

- (1) 行波：二者波腹点（或波节点）的位置相同；
- (2) 驻波：二者波腹点（或波节点）的位置相差四分之一波长（+半波长整数倍），相位相差 $\pi/2 \pm n\pi$

□ 只考虑电场（电压），其波腹点与波节点与之间的关系：二分之一波长，相位相差 π

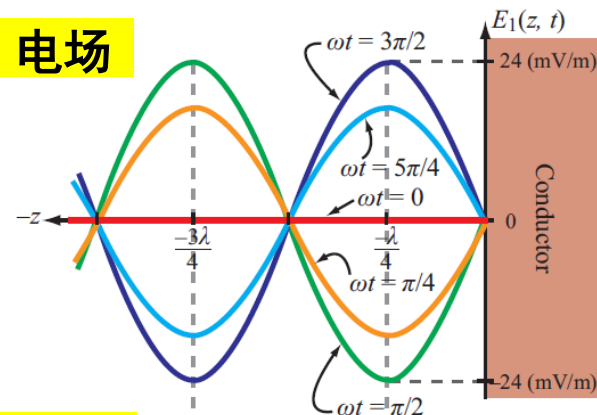
□ 功率流密度：行波 → 实功率密度 驻波 → 虚功率密度

□ 定量描述

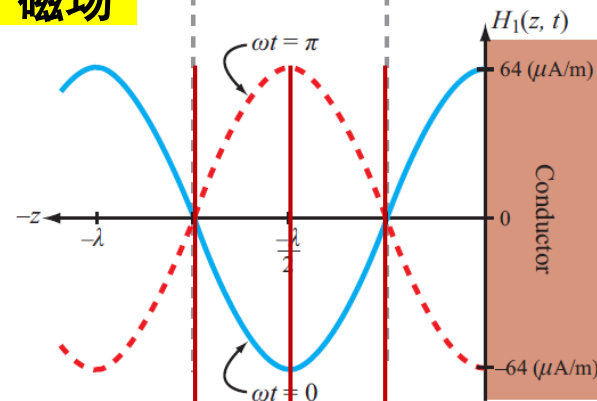
驻波比 VSWR

$$\text{SWR} = \frac{|\tilde{E}_1|_{\max}}{|\tilde{E}_1|_{\min}} = \frac{1 + |\Gamma|}{1 - |\Gamma|} \in [1, \infty)$$

电场



磁场



Example 8-2

电场波节 磁场波腹 电场波腹

5. 斯涅尔定律

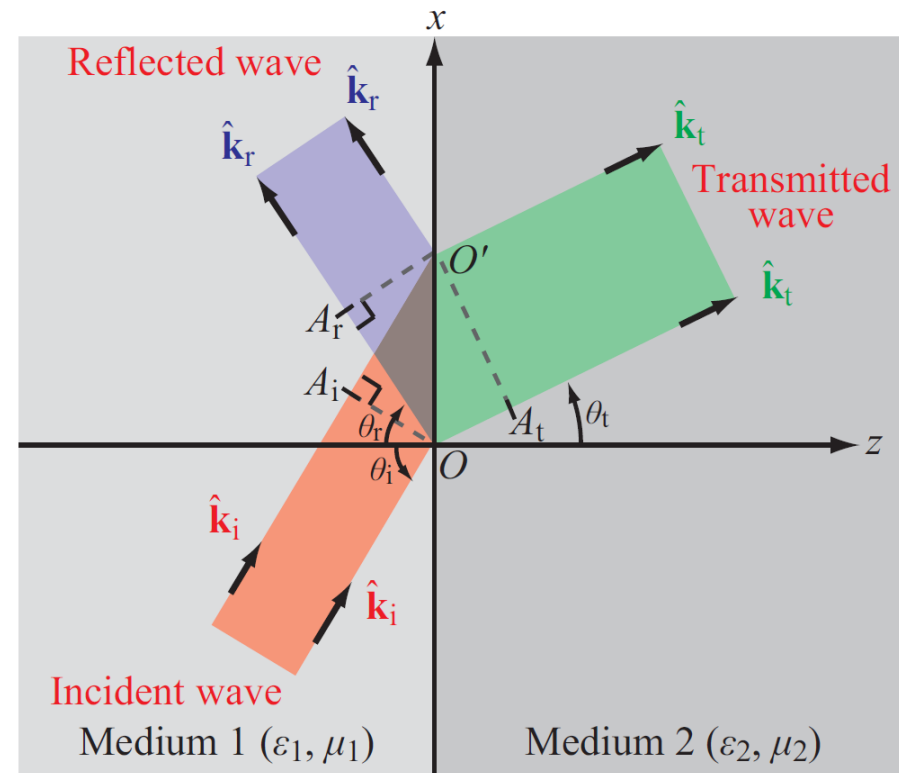
□ 公式

$$\theta_i = \theta_r \quad (\text{Snell's law of reflection}), \quad (8.28a)$$

$$\frac{\sin \theta_t}{\sin \theta_i} = \frac{u_{p2}}{u_{p1}} = \sqrt{\frac{\mu_1 \varepsilon_1}{\mu_2 \varepsilon_2}} \quad (\text{Snell's law of refraction}). \quad (8.28b)$$

□ 折射率

$$n = \frac{c}{u_p} = \sqrt{\frac{\mu \varepsilon}{\mu_0 \varepsilon_0}} = \sqrt{\mu_r \varepsilon_r}. \quad (8.29)$$

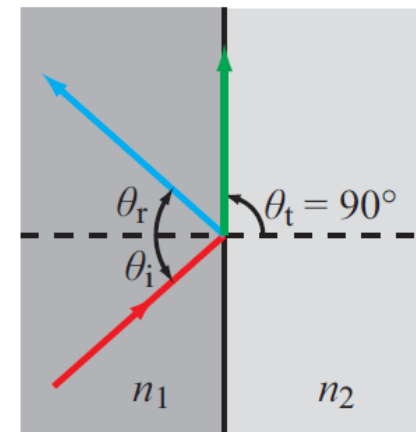


5. 斯涅尔定律

□ 临界角：光入疏，折射角为 90° 的入射角

大于该入射角则全反射, $r = -1$

$$\begin{aligned}\sin \theta_c &= \frac{n_2}{n_1} \sin \theta_t \Big|_{\theta_t = \pi/2} = \frac{n_2}{n_1} \\ &= \sqrt{\frac{\epsilon_{r2}}{\epsilon_{r1}}} \quad (\text{for } \mu_1 = \mu_2).\end{aligned}$$



(c) $n_1 > n_2$ and $\theta_i = \theta_c$

□ 布鲁斯特角：光入？，反射系数为零的入射角

等于该入射角时则零反射, $r = 0$

□ 两种情况的布鲁斯特角：

a) Perpendicular Polarization

a) 对非磁性材料不存在布鲁斯特角

b) 磁性材料存在

b) Parallel Polarization

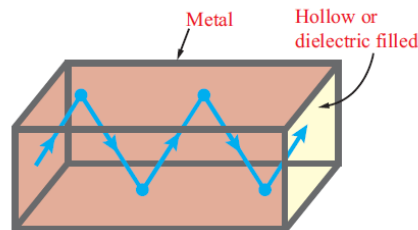
$$\Gamma_{\parallel} = \frac{E_{\parallel 0}^r}{E_{\parallel 0}^i} = \frac{\eta_2 \cos \theta_t - \eta_1 \cos \theta_i}{\eta_2 \cos \theta_t + \eta_1 \cos \theta_i}$$



$$\begin{aligned}\theta_{B\parallel} &= \sin^{-1} \sqrt{\frac{1}{1 + (\epsilon_1/\epsilon_2)}} \\ &= \tan^{-1} \sqrt{\frac{\epsilon_2}{\epsilon_1}} \quad (\text{for } \mu_1 = \mu_2).\end{aligned}$$

6. 波导

- TE wave, TM wave, TEM wave 的概念
- 矩形波导与TEM传输线的联系和区别
- 矩形波导模式场图的绘制
- 求解波导中场的基本方法与步骤



以下表示谁是TE谁是TM? 看纵向还是看横向

$$H_x(x, y) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}$$

$$H_y(x, y) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}$$

$$E_x(x, y) = -\frac{j\omega\mu}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}$$

$$E_y(x, y) = \frac{j\omega\mu}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}$$

$$H_x(x, y) = \frac{j\omega\epsilon}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}$$

$$H_y(x, y) = -\frac{j\omega\epsilon}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}$$

$$E_x(x, y) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}$$

$$E_y(x, y) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}$$

1. TE/TM 场分解 (假设 $E_z = 0$ 或 $H_z = 0$, 只有一个纵向分量, 简化分析)

2. 用纵向分量表示横向分量

3. 分离变量法

比如对TE有 $H_z(x, y, z) = h_z(x, y)e^{-j\beta z} \neq 0$, 其中 $h_z(x, y) = X(x)Y(y)$

4. 匹配横向的边界条件, 确定待定系数

- 波阻抗、截止频率、色散关系、传播常数

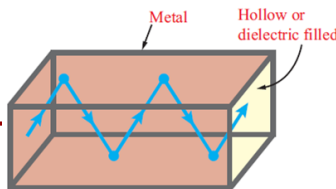
$$k = \omega\sqrt{\mu\epsilon}$$

材料决定波数

$$k_c^2 = k^2 - \beta^2$$

β 正实数决定传播

6. 波导



TE Mode Solution

$$H_z(x, y, z) = h_z(x, y)e^{-j\beta z} = X(x)Y(y)e^{-j\beta z} \neq 0$$

$$\frac{1}{x} \frac{d^2 X}{dx^2} + \frac{1}{y} \frac{d^2 Y}{dy^2} + k_c^2 = 0$$

$$H_x(x, y, z) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}$$

$$H_y(x, y, z) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}$$

$$E_x(x, y, z) = -\frac{j\omega\mu}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{j\omega\mu}{k_c^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}$$

TM Mode Solution

$$E_z(x, y, z) = e_z(x, y)e^{-j\beta z} = X(x)Y(y)e^{-j\beta z} \neq 0$$

$$\frac{d^2 X}{dx^2} + \frac{1}{Y} \frac{d^2 Y}{dy^2} + k_c^2 = 0$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\omega\epsilon}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}$$

$$H_y(x, y, z) = -\frac{j\omega\epsilon}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}$$

$$E_x(x, y, z) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}$$

$$E_y(x, y, z) = -\frac{j\beta}{k_c^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}$$

$$k = \omega\sqrt{\mu\epsilon}$$

$$k_c^2 = k_x^2 + k_y^2$$

$$k_x^2 = (m\pi/a)^2$$

$$k_y^2 = (n\pi/b)^2$$

$$\beta^2 = k^2 - k_c^2$$

若 $k_c^2 > 0$ ($\beta = \text{虚}$)

若 $k_c^2 = k^2$ ($\beta = 0$)

若 $k_c^2 < k^2$ ($\beta > 0$)

若 $k_c^2 = 0$ ($\beta = k$)

➤ 材料决定波数(波数有多少)

➤ 色散关系 (横向有多少)

➤ x方向波数 (宽边有多少)

➤ y方向波数 (窄边有多少)

➤ β 正实才传播 (纵向剩多少)

➤ 截至传播 (衰减不可导)

➤ 恰好截止/开始传播 (全在横向跑)

➤ 传播模式 (弹跳亦可导)

➤ TEM波 (横向都没了, 纵向领风骚)

填充介质固然好, 损耗、频率要看好

$$Z_{TE} = \frac{E_x}{H_y} = \frac{-E_y}{H_x} = \frac{\omega\mu}{\beta} = \frac{k\eta}{\beta}$$

$$Z_{TM} = \frac{E_x}{H_y} = \frac{-E_y}{H_x} = \frac{\beta}{\omega\mu} = \frac{\beta\eta}{k}$$

6. 波导

TE_{mn} Mode Fields (m for a, n for b)

$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_y(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_x(x, y, z) = \frac{j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

TM_{mn} Mode Fields (m for a, n for b)

$$E_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\omega\epsilon}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\epsilon}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_x(x, y, z) = \frac{-j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\beta}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$

6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = \text{正数}, n = 0$

第一步：画出坐标轴，弄清坐标系

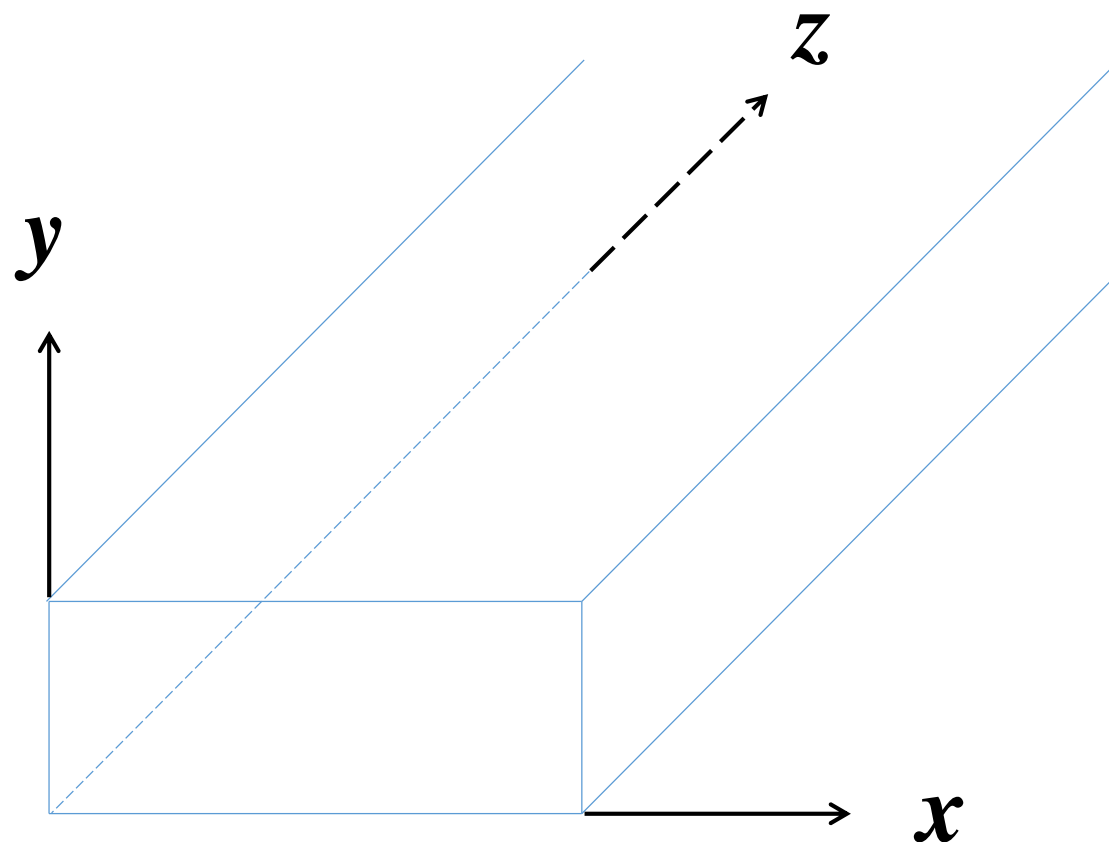
$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

~~$$H_y(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$~~

~~$$E_x(x, y, z) = \frac{j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$$~~

$$E_y(x, y, z) = -\frac{j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$



6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = \text{正数}, n = 0$

第二步：从简到繁，逐个击破

$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

Z向磁场

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

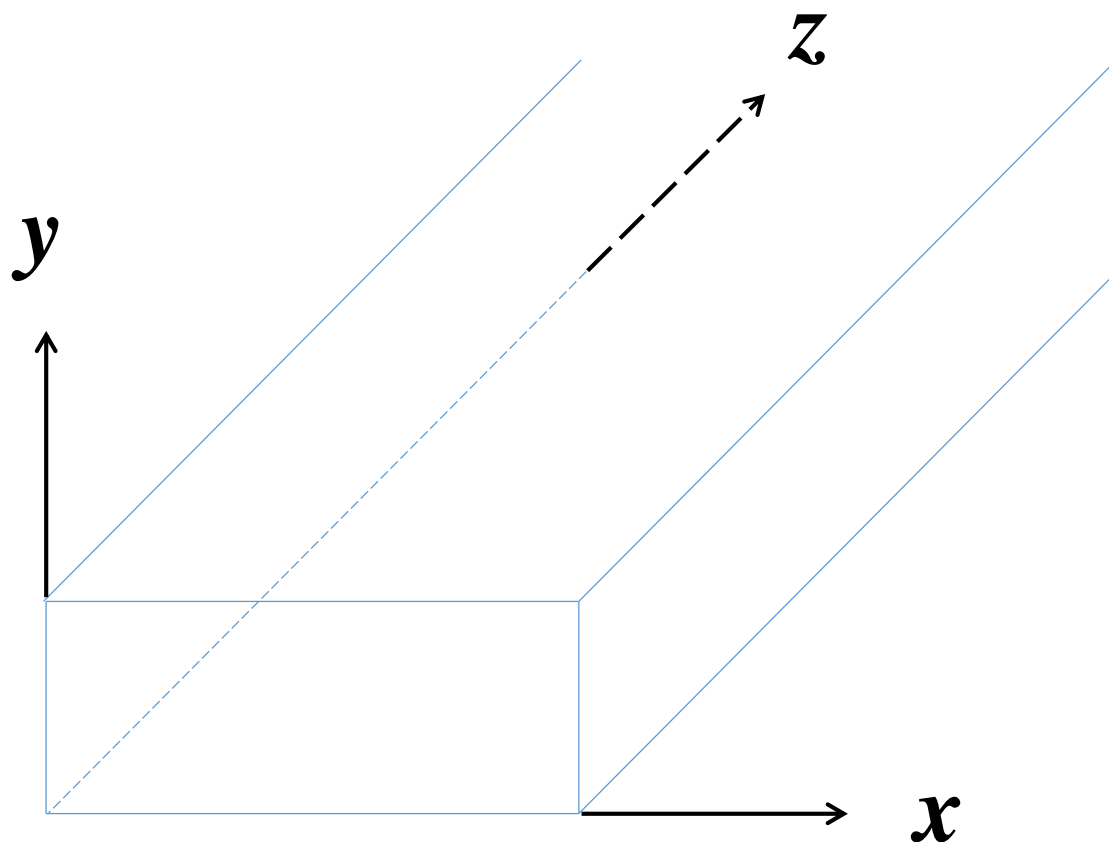
X向磁场

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

Y向电场

策略：

- 先画**y**方向的电场
- **Z**和**x**方向按平面场来处理



6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = \text{正数}, n = 0$

第三步：确定函数形式

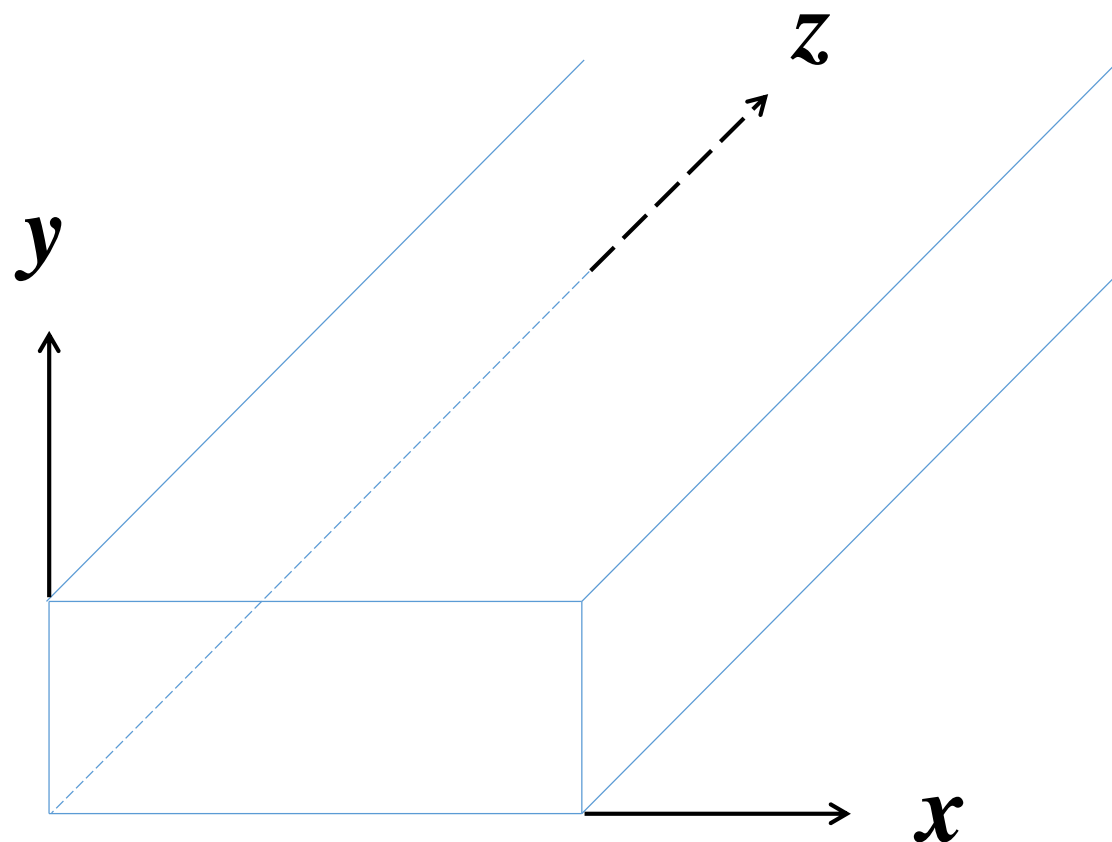
$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z} \text{Y向电场}$$

观察：

- 常数项振幅不管
- 指数项：纵向的行波（一旦给定 $z=z_0$, 也变常数）
- 正弦项：横向的驻波（只是一个sin函数而已）



6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = \text{正数}, n = 0$

$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

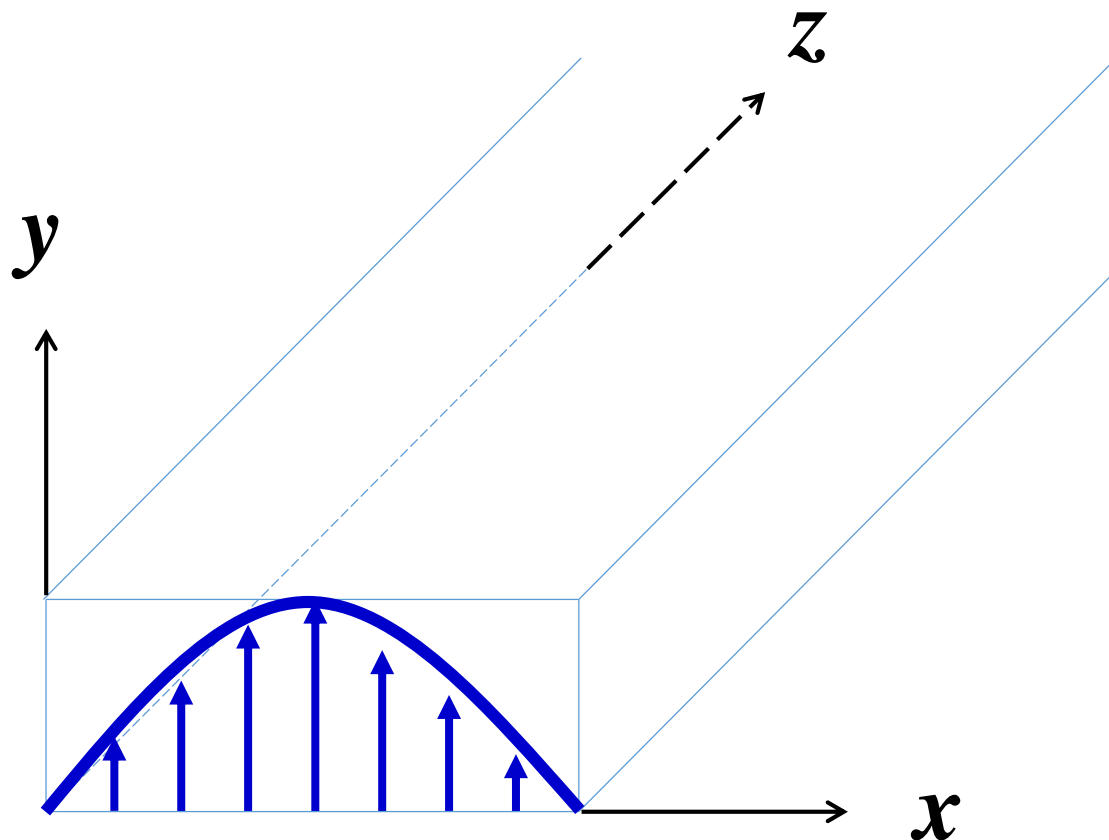
$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z} \quad \text{Y向电场}$$

观察:

- $m = 0$, 整个表达式都为零 (只剩下 H_z)
- $m = 1$, 选 $z = \text{constant}$ 的平面, 绘制 $\sin\left(\frac{\pi x}{a}\right)$
- 有1个半波
- 一个波腹取 $\frac{\pi x}{a} = \left(\frac{1}{a}x\right)\pi = \frac{1}{2}\pi \rightarrow x = \frac{a}{2}$, 两个零点
- 电场不改变方向, 正负 y 方向选一个都可以

第四步: 确定波数 (半波的数量)



6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = 1, n = 0$

$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

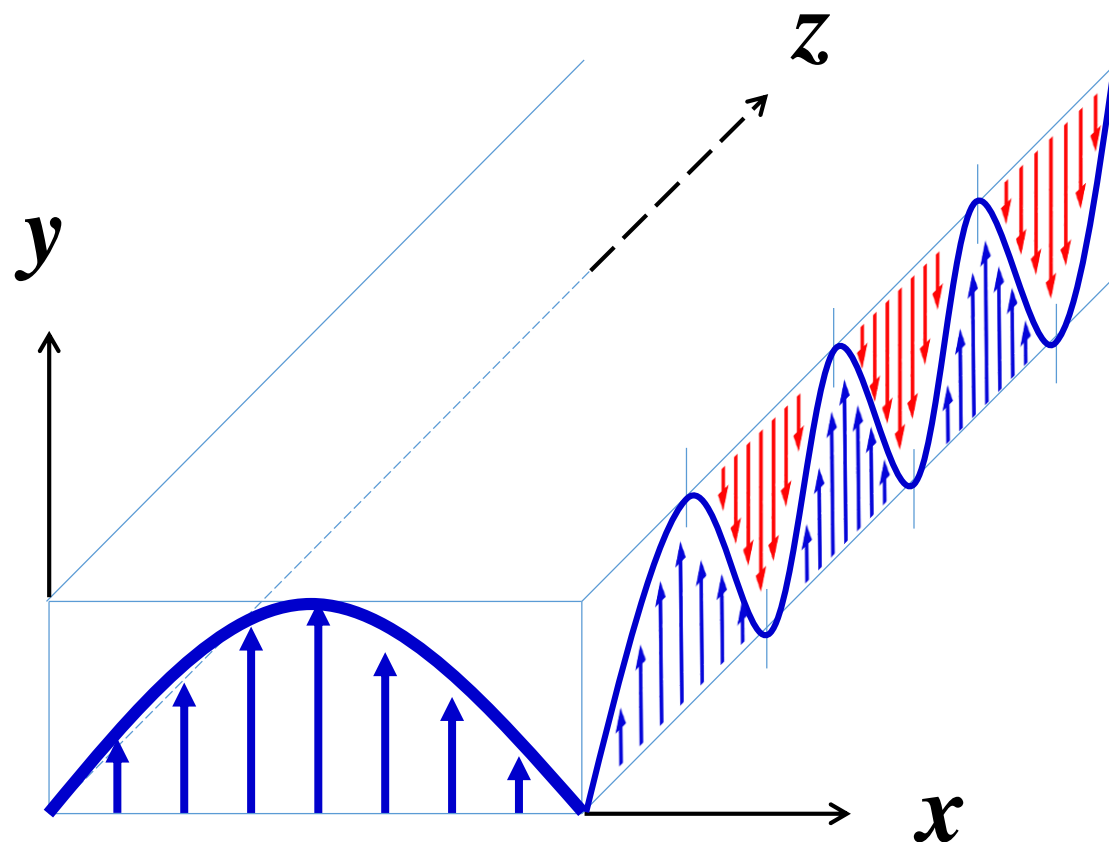
$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z} \quad \text{Y向电场}$$

观察:

- z 方向是行波
- 电场每半个波长改变一次方向
- 确定幅度分布
- 用箭头表示场的反向

第五步: 考虑 z 方向的传播



6. 波导 – 模式场的绘制, TE为例

假设 TE_{m0} 中 $m = 1, n = 0$

$$H_z(x, y, z) = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

$$H_x(x, y, z) = \frac{j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

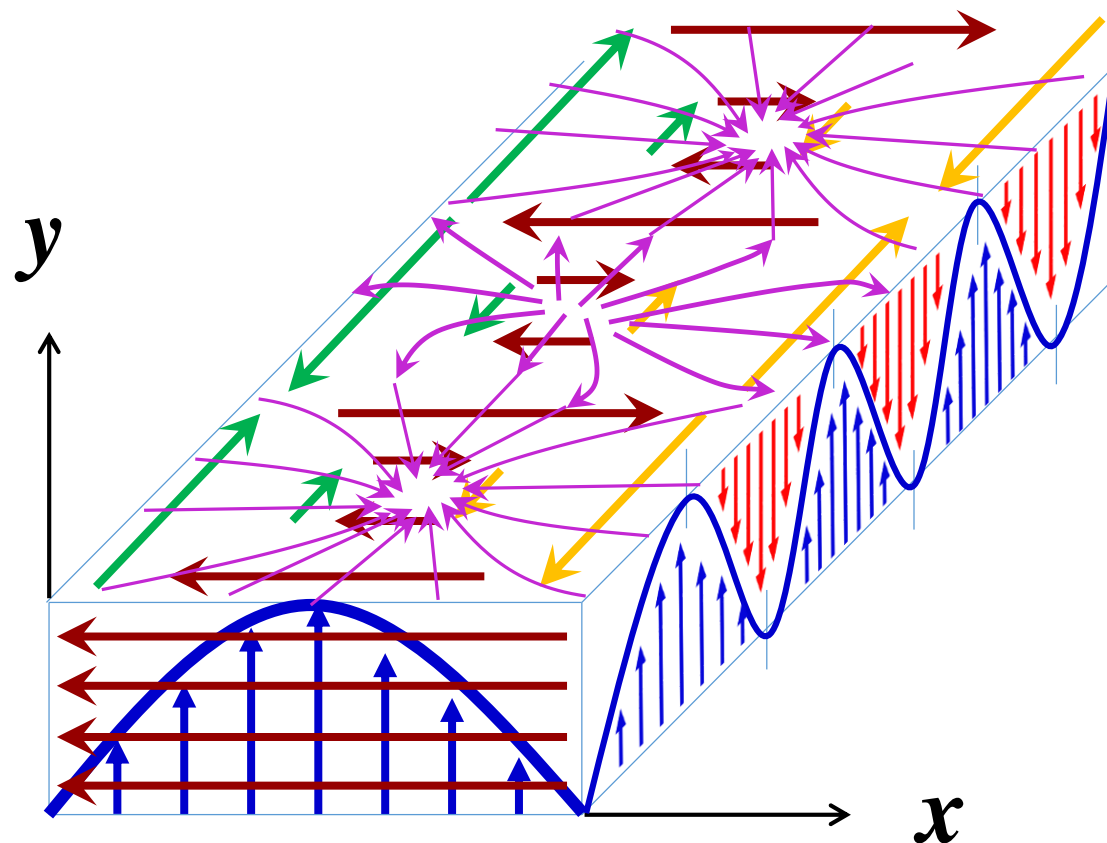
$$E_y(x, y, z) = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) e^{-j\beta z}$$

观察:

- 要体现 H_z 和 H_x 的方向, 最好在 zox 面上
- 由于 H_z 和 H_x 都不随 y 变化 (每个 y 都一样, 不妨画顶面)
- $x = 0$ 时, 没有 H_x , 只有 H_z , 从最大值画起
- H_z 沿 x 方向有 m 个半波, 矢量改变 m 次指向
- H_x 类似, 但在 x 方向不改变指向
- 最终, H_z 与 H_x 组合成圈。
- m 表示在 x 方向上, 每经过 a 的长度, 磁场的圈数

第六步: 考虑磁场

表面电流的方向如何确定? 右手螺旋定则



电场和磁场的关系如何确定? 右手螺旋定则



Chapter 8 Wave Reflection and Transmission

6. 波导

Table 8-3: Wave properties for TE and TM modes in a rectangular waveguide with dimensions $a \times b$, filled with a dielectric material with constitutive parameters ε and μ . The TEM case, shown for reference, pertains to plane-wave propagation in an unbounded medium.

Rectangular Waveguides		Plane Wave
TE Modes	TM Modes	TEM Mode
$\tilde{E}_x = \frac{j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_y = \frac{-j\omega\mu}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) H_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_z = 0$ $\tilde{H}_x = -\tilde{E}_y/Z_{TE}$ $\tilde{H}_y = \tilde{E}_x/Z_{TE}$ $\tilde{H}_z = H_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $Z_{TE} = \eta/\sqrt{1-(f_c/f)^2}$	$\tilde{E}_x = \frac{-j\beta}{k_c^2} \left(\frac{m\pi}{a}\right) E_0 \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_y = \frac{-j\beta}{k_c^2} \left(\frac{n\pi}{b}\right) E_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_z = E_0 \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) e^{-j\beta z}$ $\tilde{H}_x = -\tilde{E}_y/Z_{TM}$ $\tilde{H}_y = \tilde{E}_x/Z_{TM}$ $\tilde{H}_z = 0$ $Z_{TM} = \eta\sqrt{1-(f_c/f)^2}$	$\tilde{E}_x = E_{x0}e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_y = E_{y0}e^{-j\beta z}$ $\tilde{E}_z = 0$ $\tilde{H}_x = -\tilde{E}_y/\eta$ $\tilde{H}_y = \tilde{E}_x/\eta$ $\tilde{H}_z = 0$ $\eta = \sqrt{\mu/\varepsilon}$
Properties Common to TE and TM Modes		
$f_c = \frac{u_{p0}}{2} \sqrt{\left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2}$ $\beta = k\sqrt{1-(f_c/f)^2}$ $u_p = \frac{\omega}{\beta} = u_{p0}/\sqrt{1-(f_c/f)^2}$		$f_c = \text{not applicable}$ $k = \omega\sqrt{\mu\varepsilon}$ $u_{p0} = 1/\sqrt{\mu\varepsilon}$

- ❑ 本征、特征：我自风情万种（线性代数特征向量）
- ❑ 其他：前瞻后顾，左顾右盼

7. 各种阻抗的辨析

电波传播与散射

- 基于场（五个特征 幅、频、相、向、极）

- η_0 本征阻抗 intrinsic impedance

$$\eta_0 = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} = \frac{|E_{in}|}{|H_{in}|} \text{ (与反射、透射无关)}$$

- η 波阻抗 wave impedance

➤ 定义在一个自定义的参考面，与反射、透射有关

$$\left. \begin{aligned} Z_{TE} &= \frac{E_x}{H_y} = \frac{-E_y}{H_x} = \frac{\omega\mu}{\beta} = \frac{k\eta}{\beta} \\ Z_{TM} &= \frac{E_x}{H_y} = \frac{-E_y}{H_x} = \frac{\beta}{\omega\mu} = \frac{\beta\eta}{k} \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \text{切向总电场} \\ \text{切向总磁场} \end{array}$$

传输线电压与电流

- 基于路（四个特征 幅、频、相、向）

- Z_0 特性阻抗 characteristic impedance

$$Z_0 = \sqrt{\frac{L}{C}} = \frac{|V^+|}{|I^+|} \text{ (与反射、透射无关)}$$

- Z_{in} 输入阻抗 input impedance

➤ 定义在一个自定义的参考点，与反射、透射有关

$$Z_{in} = \frac{V_{total}}{I_{total}} \quad \begin{array}{l} \text{总电压} \\ \text{总电流} \end{array}$$

为什么不考虑切向？为什么极化不见了？
因为约定好是TEM模式，没有讨论的必要，注意非TEM无电压电流定义

- Z_L 负载阻抗 load impedance

➤ 本质上是参考点恰好在负载处的输入阻抗（总电压/总电流）

7. 各种阻抗的辨析

无论电波传播还是传输线，总共就两个阻抗：

- 一个仅与材料和传播模式相关，场丢进去就不管了：通常称为本征的、特征的、特性的
 η_0 本征阻抗 intrinsic impedance Z_0 特性阻抗 characteristic impedance
- 一个是与观察和测度方式相关，要考虑反射、透射：通常称为输入的、视在的、负载的
 η 波阻抗 wave impedance Z_{in} 输入阻抗 input impedance Z_L 负载阻抗 load impedance
- 二者在无反射（匹配、无限大/长、完全吸收）时，概念和数值均统一

举例：

- 一个电感的阻抗： $Z_{in} = Z_L$
- 一个电感串联传输线后的等效阻抗： $Z_{in} = Z_L$
- 上面这段传输线的阻抗： Z_0
- 史密斯圆图上的阻抗： $Z_{in} = Z_L$
- 单枝节匹配中短路负载的阻抗： $Z_{in} = Z_L$
- 加载了短路负载的单枝节的等效阻抗： $Z_{in} = Z_L$
- 四分之一波长变换器的阻抗： Z_0
- 一个无限大的介质或无限长传输线 $\eta = \eta_0 = Z_{in} = Z_L = Z_0$

注：此时总量=入射量，两个概念在数值上一样了,核心在于有没有反射

END



上海科技大学
ShanghaiTech University



立志 成才 报国 裕民