プログラム演習 課題3

比誘電率 ϵ_r 、厚さ a の誘電体スラブに沿って z 方向伝搬する TM モードの分散関係式を求める。

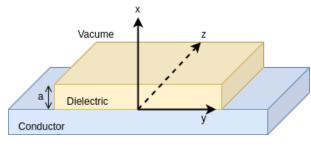


図 1

 $\rho = 0$ とすると、Maxwell 方程式は

$$\nabla \times \mathbb{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \mathbb{B} \tag{1}$$

$$\nabla \times \mathbb{B} = \frac{\partial}{\partial t} \mu \epsilon \mathbb{E}$$

$$\nabla \cdot \mathbb{E} = \frac{\rho}{\epsilon} = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbb{B} = 0$$
(2)
$$(3)$$

$$(4)$$

$$\nabla \cdot \mathbb{E} = \frac{\rho}{\epsilon} = 0 \tag{3}$$

$$\nabla \cdot \mathbb{B} = 0 \tag{4}$$

となる。

(1) の両辺の回転をとる

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbb{E}) = -\frac{\partial}{\partial t} \nabla \times \mathbb{B}$$

$$\nabla (\nabla \cdot \mathbb{E}) - \nabla^2 \mathbb{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \frac{\partial}{\partial t} \mu \epsilon \mathbb{E}$$

$$-\nabla^2 \mathbb{E} = -\mu \epsilon \frac{\partial^2}{\partial t^2} \mathbb{E}$$

$$\nabla^2 \mathbb{E} - \mu \epsilon \frac{\partial^2}{\partial t^2} \mathbb{E} = \mathbf{0}$$
(5)

(2) の両辺で回転を取ると

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbb{B}) = \mu \epsilon \frac{\partial}{\partial t} \nabla \times \mathbb{E}$$

$$\nabla (\nabla \cdot \mathbb{B}) - \nabla^2 \mathbb{B} = -\mu \epsilon \frac{\partial^2}{\partial t^2} \mathbb{B}$$

$$\nabla^2 \mathbb{B} - \mu \epsilon \frac{\partial^2}{\partial t^2} \mathbb{B} = 0$$
(6)

 $\frac{\partial}{\partial t} = j\omega$ とすると式 (5)(6) の Holmheltz 方程式は

$$\nabla^{2}\mathbb{E} + \omega^{2}\mu\epsilon\mathbb{E} = \mathbf{0}$$
$$\nabla^{2}\mathbb{B} + \omega^{2}\mu\epsilon\mathbb{B} = \mathbf{0}$$

TM モードより $E_z \neq 0, H_z = 0$

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}\right) H_y + \omega^2 \mu \epsilon H_y = 0$$

z方向伝搬より

$$H_y \propto e^{-\gamma z} = e^{-(\alpha + j\beta)z}$$

無損失を仮定すると $\alpha=0$ なので

$$H_y \propto e^{-j\beta z}$$

したがって、 $\frac{\partial}{\partial z} = -j\beta$ とすると

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} - \beta^2\right) H_y + \omega^2 \mu \epsilon H_y = 0$$

また、y 方向に無限なスラブと仮定すると $\frac{\partial}{\partial y}=0$ となる。

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} - \beta^2\right) H_y + \omega^2 \mu \epsilon H_y = 0$$

 $k^2 = -\beta^2 + \omega^2 \mu \epsilon$ とおくと

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + k^2\right) H_y = 0$$

したがって、誘電体中の H_y の一般解は

$$H_y = A\sin kx + B\cos kx$$
 $(A, B: const)$

式(1)より

$$\nabla \times \mathbb{B} = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ \mu A \sin kx + \mu B \cos kx \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} -\frac{\partial}{\partial z} (\mu A \sin kx + \mu B \cos kx) \\ 0 \\ \frac{\partial}{\partial x} (\mu A \sin kx + \mu B \cos kx) \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} j\mu \beta A \sin kx + j\mu \beta B \cos kx \\ 0 \\ \mu k A \cos kx - \mu k B \sin kx \end{bmatrix}$$

$$= \frac{\partial}{\partial t} \mu \epsilon \mathbb{E}$$

$$= -j\omega \mu \epsilon \mathbb{E}$$

$$= -j\omega \mu \epsilon \mathbb{E}$$

$$-j\omega \mu \epsilon E_x = j\mu \beta A \sin kx + j\mu \beta B \cos kx$$

$$E_x = -\frac{\beta}{\omega \epsilon} A \sin kx - \frac{\beta}{\omega \epsilon} B \cos kx$$

$$E_y = 0$$

$$-j\omega \mu \epsilon E_z = -\mu k A \cos kx + \mu k B \sin kx$$

$$E_z = -\frac{k}{j\omega \epsilon} A \cos kx + \frac{k}{j\omega \epsilon} B \sin kx$$

誘電体中での一般解をまとめると

$$\begin{cases} E_x &= -\frac{\beta}{\omega\epsilon} A \sin kx - \frac{\beta}{\omega\epsilon} B \cos kx \\ E_y &= 0 \\ E_z &= -\frac{k}{j\omega\epsilon} A \cos kx + \frac{k}{j\omega\epsilon} B \sin kx \end{cases} \qquad \begin{cases} H_x &= 0 \\ H_y &= A \sin kx + B \cos kx \\ H_z &= 0 \end{cases}$$

導体中は $\mathbb{E} = \mathbb{B} = 0$ となるので、境界条件より電場 \mathbb{E} の接線成分は 0 になるため

$$E_z|_{x=0} = -\frac{k}{j\omega\epsilon}A = 0$$
$$\therefore A = 0$$

よって

$$\begin{cases} E_x &= -\frac{\beta}{\omega \epsilon} B \cos kx \\ E_y &= 0 \\ E_z &= \frac{k}{j\omega \epsilon} B \sin kx \end{cases} \begin{cases} H_x &= 0 \\ H_y &= B \cos kx \\ H_z &= 0 \end{cases}$$

また、真空中の場合、(5)(6) の Holmheltz 方程式は

$$\nabla^{2}\mathbb{E} + \omega^{2}\mu_{0}\epsilon_{0}\mathbb{E} = \mathbf{0}$$
$$\nabla^{2}\mathbb{B} + \omega^{2}\mu_{0}\epsilon_{0}\mathbb{B} = \mathbf{0}$$

誘電体スラブ中と同様に H_y について解くと

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} - \beta^2\right) H_y + \omega^2 \mu_0 \epsilon_0 H_y = 0$$

ここで $k_0^2=eta^2-\omega^2\mu_0\epsilon_0$ とすると

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} - k_0^2\right) H_y = 0$$

$$H_y = Ce^{\pm k_0(x-a)} \qquad (C:const)$$

 $x \to \infty$ の境界条件を考えると

$$\lim_{x \to \infty} H_y = 0$$

より

$$H_y = Ce^{-k_0(x-a)}$$

式(1)より

$$\begin{split} \nabla \times \mathbb{B} &= \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ \mu_0 C e^{-k_0(x-a)} \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{\partial}{\partial z} \mu_0 C e^{-k_0(x-a)} \\ 0 \\ \frac{\partial}{\partial x} \mu_0 C e^{-k_0(x-a)} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} j\beta \mu_0 C e^{-k_0(x-a)} \\ 0 \\ -k_0 \mu_0 C e^{-k_0(x-a)} \end{bmatrix} \\ &= -j\omega \mu_0 \epsilon_0 \mathbb{E} \end{split}$$

$$j\omega\mu_0\epsilon_0 E_x = j\beta\mu_0 C e^{-k_0(x-a)}$$
$$E_x = \frac{\beta}{\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)}$$

$$j\omega\mu_0\epsilon_0 E_z = k_0\mu_0 C e^{-k_0(x-a)}$$
$$E_z = \frac{k_0}{i\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)}$$

真空中の一般解をまとめると

$$\begin{cases} E_x &= \frac{\beta}{\omega \epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \\ E_y &= 0 \\ E_z &= \frac{k_0}{j\omega \epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \end{cases} \qquad \begin{cases} H_x &= 0 \\ H_y &= C e^{-k_0(x-a)} \\ H_z &= 0 \end{cases}$$

x=a での境界条件より、 $\mathbb E$ と $\mathbb H$ の接線成分は連続なので

$$\begin{cases} E_z|_{x=a} &= \frac{k}{j\omega\epsilon}B\sin ka = \frac{k_0}{j\omega\epsilon_0}C\\ H_y|_{x=a} &= B\cos ka = C \end{cases}$$

$$\frac{\epsilon_0}{\epsilon} \frac{k}{k_0} B \sin ka = B \cos ka$$

$$\tan ka = \frac{\epsilon}{\epsilon_0} \frac{k_0}{k}$$

$$= \epsilon_r \frac{k_0}{k}$$

$$\tan(\sqrt{-\beta^2 + \omega^2 \mu \epsilon} \ a) = \epsilon_r \sqrt{\frac{\beta^2 - \omega^2 \mu_0 \epsilon_0}{-\beta^2 + \omega^2 \mu \epsilon}}$$

 $x=eta a,\; y=\omega a/c$ と規格化すると、光速 $rac{1}{c}=\sqrt{\mu_0\epsilon_0}$ より

$$\tan(\sqrt{-\beta^2 a^2 + \omega^2 a^2 \mu \epsilon}) = \epsilon_r \sqrt{\frac{\beta^2 a^2 - \omega^2 a^2 \mu_0 \epsilon_0}{-\beta^2 a^2 + \omega^2 a^2 \mu \epsilon}}$$
$$\tan(\sqrt{-x^2 + \epsilon_r y^2}) = \epsilon_r \sqrt{\frac{x^2 - y^2}{-x^2 + \epsilon_r y^2}}$$

比較のため、真空のみの場合を考える $a \rightarrow 0, \; \epsilon_r = 1$ とすると分散関係式は

$$\tan 0 = \sqrt{\frac{-x^2 + y^2}{x^2 - y^2}}$$

$$x^2 - y^2 = 0$$

$$y^2 = x^2$$

$$y = x$$

また、誘電体のみの場合を考えると、 $ka=rac{\pi}{2}$ 分散関係式は

$$\tan \frac{\pi}{2} = \epsilon_r \sqrt{\frac{x^2 - y^2}{-x^2 + \epsilon_r y^2}}$$
$$-x^2 + \epsilon_r y^2 = 0$$
$$y^2 = x^2 / \epsilon_r$$
$$y = x / \sqrt{\epsilon_r}$$

電磁界分布を求める。単位面積あたりの伝送電力で規格化する。 誘電体中の複素 Poynting ベクトルは

$$\begin{split} \mathbb{P} &= \mathbb{E} \times \mathbb{B}^* \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{\beta}{\omega\epsilon} B \cos kx \\ 0 \\ -\frac{k}{j\omega\epsilon} B \sin kx \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ B \cos kx \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{k}{j\omega\epsilon} B \sin kx \cdot B \cos kx \\ 0 \\ -\frac{\beta}{\omega\epsilon} B \cos kx \cdot B \cos kx \end{bmatrix} \end{split}$$

xy 平面での単位面積当たりの有効伝送電力 P_e は

$$P_e = |Re[\mathbb{P}]|$$

$$= \sqrt{\left(-\frac{\beta}{\omega \epsilon} B^2 \cos^2 kx\right)^2}$$

$$= \frac{\beta}{\omega \epsilon} B^2 \cos^2 kx$$

真空中の複素 Poynting ベクトルは

$$\begin{split} \mathbb{P} &= \mathbb{E} \times \mathbb{H}^* \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{\beta}{\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \\ 0 \\ \frac{k_0}{j\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ C e^{-k_0(x-a)} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{k_0}{j\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \cdot C e^{-k_0(x-a)} \\ 0 \\ -\frac{\beta}{\omega\epsilon_0} C e^{-k_0(x-a)} \cdot C e^{-k_0(x-a)} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{k_0}{j\omega\epsilon_0} C^2 e^{-2k_0(x-a)} \\ 0 \\ -\frac{\beta}{\omega\epsilon_0} C^2 e^{-2k_0(x-a)} \end{bmatrix} \end{split}$$

xy 平面での単位面積当たりの有効伝送電力 P_e は

$$\begin{split} P_e &= |Re\left[\mathbb{P}\right]| \\ &= \sqrt{\left(-\frac{\beta}{\omega\epsilon_0}C^2e^{-2k_0(x-a)}\right)^2} \\ &= \frac{\beta}{\omega\epsilon_0}C^2e^{-2k_0(x-a)} \end{split}$$

単位幅あたりの有効伝送電力が1になるように規格化する

$$\int_{0}^{\infty} P_{e} dx = \int_{0}^{a} P_{e} dx + \int_{a}^{\infty} P_{e} dx$$

$$= \int_{0}^{a} \frac{\beta}{\omega \epsilon} B^{2} \cos^{2} kx dx + \int_{a}^{\infty} \frac{\beta}{\omega \epsilon_{0}} C^{2} e^{-2k_{0}(x-a)} dx$$

$$= \frac{\beta}{\omega \epsilon} B^{2} \int_{0}^{a} \frac{1 + \cos 2kx}{2} dx + \frac{\beta}{\omega \epsilon_{0}} C^{2} \int_{a}^{\infty} e^{-2k_{0}(x-a)} dx$$

$$= \frac{\beta}{2\omega \epsilon} B^{2} \left[x + \frac{1}{2k} \sin 2kx \right]_{0}^{a} + \frac{\beta}{\omega \epsilon_{0}} C^{2} \left[-\frac{1}{2k_{0}} e^{-2k_{0}(x-a)} \right]_{a}^{\infty}$$

$$= \frac{\beta}{2\omega \epsilon} B^{2} \left(a + \frac{1}{2k} \sin 2ka \right) + \frac{\beta}{\omega \epsilon_{0}} C^{2} \cdot \frac{1}{2k_{0}}$$

$$= \frac{\beta}{2\omega \epsilon} B^{2} \left(a + \frac{1}{2k} \sin 2ka \right) + \frac{\beta}{2k_{0}\omega \epsilon_{0}} C^{2}$$

$$= 1$$

誘電体-真空の境界条件より $C=B\cos ka$

$$\frac{\beta}{2\omega\epsilon}B^2\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka\right) + \frac{\beta}{2k_0\omega\epsilon_0}C^2 = 1$$

$$\frac{\beta}{2\omega\epsilon}B^2\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka\right) + \frac{\beta}{2k_0\omega\epsilon_0}B^2\cos^2 ka = 1$$

$$B^2\left[\frac{\beta}{2\omega\epsilon}\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka\right) + \frac{\beta}{2k_0\omega\epsilon_0}\cos^2 ka\right] = 1$$

$$B^2 \cdot \frac{\beta}{2\omega\epsilon}\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka + \frac{\epsilon_r}{k_0}\cos^2 ka\right) = 1$$

$$B^2 = \frac{2\omega\epsilon}{\beta}\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka + \frac{\epsilon_r}{k_0}\cos^2 ka\right)^{-1}$$

$$B = \sqrt{\frac{2\omega\epsilon}{\beta}\left(a + \frac{1}{2k}\sin 2ka + \frac{\epsilon_r}{k_0}\cos^2 ka\right)^{-1}}$$