

# Auxiliar 14

## P1

a) Tenemos una onda de la forma

$$\vec{\tilde{E}} = E_1 e^{i(kz - \omega t)} \hat{x} + E_2 e^{i(kz - \omega t - \phi)} \hat{y}$$

Recordando que una onda EM de forma general se escribe como  $\vec{\tilde{E}}(\vec{r}, t) = \vec{\tilde{E}}_0 e^{i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t - \phi)}$ , si nuestro cpo. tiene una dependencia  $kz$

$$\Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{r} = kz \quad \therefore \vec{k} = k \hat{z}, \text{ ya que } \vec{r} = x \hat{x} + y \hat{y} + z \hat{z}$$

Para calcular el cpo magnético a partir del cpo eléctrico usamos

$$\vec{B} = \frac{\vec{k} \times \vec{E}}{\omega} \quad \leftarrow \text{viene de eos de Maxwell}$$

entonces  $\vec{B}$  en su expresión como función compleja (por que tenemos  $\vec{E}$  en su expresión compleja) es:

$$\begin{aligned} \vec{\tilde{B}} &= \frac{1}{\omega} k \hat{z} \times (E_1 e^{i(kz - \omega t)} \hat{x} + E_2 e^{i(kz - \omega t - \phi)} \hat{y}) \\ &= \frac{k}{\omega} E_1 e^{i(kz - \omega t)} \hat{y} - \frac{k}{\omega} E_2 e^{i(kz - \omega t - \phi)} \hat{x} \end{aligned}$$

Ahora expresemos el vector de Poynting, para esto tomaremos la parte real de  $\vec{\tilde{E}}$  y  $\vec{\tilde{B}}$

$$\begin{aligned} \vec{E} &\equiv \text{Re}\{\vec{\tilde{E}}\} = E_1 \cos(kz - \omega t) \hat{x} + E_2 \cos(kz - \omega t - \phi) \hat{y} \\ \vec{B} &\equiv \text{Re}\{\vec{\tilde{B}}\} = \frac{k}{\omega} E_1 \cos(kz - \omega t) \hat{y} - \frac{k}{\omega} E_2 \cos(kz - \omega t - \phi) \hat{x} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \text{recordar que } E_1, E_2 \in \mathbb{R} \\ \text{por enunciado} \end{array} \right\}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \vec{S} &= \frac{1}{\mu_0} \vec{E} \times \vec{B} = \frac{1}{\mu_0} \left[ E_1 \cos(kz - \omega t) \hat{x} + E_2 \cos(kz - \omega t - \phi) \hat{y} \right] \times \left[ \frac{k}{\omega} E_1 \cos(kz - \omega t) \hat{y} - \frac{k}{\omega} E_2 \cos(kz - \omega t - \phi) \hat{x} \right] \\ &= \frac{1}{\mu_0} \frac{k}{\omega} \left[ E_1^2 \cos^2(kz - \omega t) + E_2^2 \cos^2(kz - \omega t - \phi) \right] \hat{z} \end{aligned}$$

y su promedio temporal sería

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T \vec{S}(t) dt, \text{ con } T = \frac{2\pi}{\omega}$$

$$= \frac{\omega}{2\pi} \frac{1}{\mu_0} \frac{k}{\omega} \left[ E_1^2 \int_0^{2\pi/\omega} \cos^2(kz - \omega t) dt + E_2^2 \int_0^{2\pi/\omega} \cos^2(kz - \omega t - \phi) dt \right] \hat{z}, \text{ hacemos } \Omega = kz - \omega t \Rightarrow dt = -d\Omega/\omega$$

$\Omega' = kz - \omega t - \phi \Rightarrow dt = -d\Omega'/\omega$

$$= \frac{k}{2\pi\mu_0} \left[ -\frac{E_1^2}{\omega} \int_{kz}^{kz-2\pi} \cos^2 \Omega d\Omega - \frac{E_2^2}{\omega} \int_{kz-\phi}^{kz-\phi-2\pi} \cos^2 \Omega' d\Omega' \right] \hat{z} \quad \leftarrow$$

$$= \frac{k}{2\pi\mu_0} \left[ -\frac{E_1^2}{\omega} \frac{1}{2} (\Omega + \sin 2\Omega \cos \Omega) \Big|_{kz}^{kz-2\pi} - \frac{E_2^2}{\omega} \frac{1}{2} (\Omega' + \sin 2\Omega' \cos \Omega') \Big|_{kz-\phi}^{kz-\phi-2\pi} \right] \hat{z}$$

se van los términos  $\sin \times \cos \times$  al tener periodo  $2\pi$

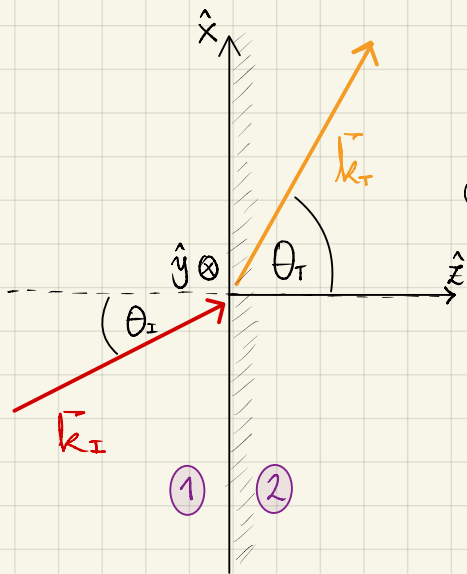
$$= \frac{k}{2\pi\mu_0} \left[ -\frac{E_1^2}{\omega} \frac{1}{2} (kz-2\pi - kz) - \frac{E_2^2}{\omega} \frac{1}{2} (kz-\phi-2\pi - (kz-\phi)) \right] \hat{z}$$

$$= \frac{k}{2\pi\mu_0} \left[ \frac{E_1^2}{\omega} \frac{1}{2} 2\pi + \frac{E_2^2}{\omega} \frac{1}{2} 2\pi \right] \hat{z}$$

$$= \frac{k}{2\mu_0\omega} [E_1^2 + E_2^2] \hat{z}$$

# P2

a) Tenemos un problema de ondas atravesando un medio, de forma general una onda transmitida desde el medio 1 al 2 es como



$$\tilde{\vec{E}}_T(\vec{r}, t) = \tilde{\vec{E}}_{oT} e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - \omega t)} \quad (*)$$

Nos dicen que modelamos la onda evanescente (la "transmitida") con un vector propagación  $\vec{k}_T$  dado por

$$\vec{k}_T = \frac{\omega n_2}{c} (\sin \theta_T \hat{x} + \cos \theta_T \hat{z})$$

y  $\vec{r}$  lo escribimos de forma general (para cualquier posición)

$$\vec{r} = x \hat{x} + y \hat{y} + z \hat{z}$$

$$\Rightarrow \vec{k}_T \cdot \vec{r} = \frac{\omega n_2}{c} (x \sin \theta_T + z \cos \theta_T) \quad (1)$$

A priori no conocemos este "ángulo" de transmisión, pero nos dan su relación con el ángulo de incidencia (que es un valor que controlamos experimentalmente)

key Snell  $\Rightarrow \sin \theta_T = \frac{n_1}{n_2} \sin \theta_I \Rightarrow \cos \theta_T = i \sqrt{\sin^2 \theta_T - 1} = i \sqrt{\frac{n_1^2}{n_2^2} \sin^2 \theta_I - 1}$

Reemplazamos en (1)

$$\Rightarrow \vec{k}_T \cdot \vec{r} = \frac{\omega n_2}{c} \left( x \frac{n_1}{n_2} \sin \theta_I + i z \sqrt{\frac{n_1^2}{n_2^2} \sin^2 \theta_I - 1} \right)$$

$$= \frac{\omega}{c} n_1 \sin \theta_I x + i \frac{\omega}{c} \sqrt{n_1^2 \sin^2 \theta_I - n_2^2} z \equiv k x + i \nu z$$

donde definiremos las cantidades (cte. para un valor cte. de  $\theta_I$ )  $k \equiv \frac{\omega n_1}{c} \sin \theta_I$ ,  $\nu \equiv \frac{\omega}{c} \sqrt{(n_1 \sin \theta_I)^2 - n_2^2}$

Reemplazando esta expresión en (\*) obtenemos la expresión de la onda evanescente

$$\tilde{\vec{E}}_T(\vec{r}, t) = \tilde{\vec{E}}_{oT} e^{-\nu z} e^{i(kx - \omega t)}$$

Analizando sus argumentos tenemos que se propaga en  $\hat{x}$  paralelo a la interfaz (por el  $kx$ ) y se atenúa en  $z$  (por  $-\nu z$ ).

b) Se puede demostrar que un cpo eléctrico perpendicular al plano de incidencia  $x-z$ , o sea de la forma

$$\tilde{\vec{E}}_I(\vec{r}, t) = \tilde{E}_{oI} e^{i(\vec{k}_I \cdot \vec{r} - \omega t)} \hat{y}$$

no cambia su polarización, o sea tanto la onda reflejada como la transmitida tienen polarización en  $\hat{y}$  también

$$\tilde{\vec{E}}_T(\vec{r}, t) = \tilde{E}_{oT} e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - \omega t)} \hat{y}, \text{ usando } \vec{k}_T = k_1 (\sin \theta_T \hat{x} + \cos \theta_T \hat{z})$$

y  $\vec{B} = \frac{\vec{k} \times \vec{E}}{\omega}$  calculamos  $\vec{B}_T(\vec{r}, t) = \frac{1}{v_2} \vec{E}_{or} e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - \omega t)} (-\cos\theta_T \hat{x} + \sin\theta_T \hat{z})$ , con  $v_2 = \frac{c}{n_2}$

escribimos todo en función de  $k, x$ :  $\vec{k}_T \cdot \vec{r} = kx + i\kappa z$ ,  $\sin\theta_T = \frac{ck}{n_2\omega}$ ,  $\cos\theta_T = i \frac{c\kappa}{n_2\omega}$

$$\Rightarrow \vec{E}_T(\vec{r}, t) = \vec{E}_{or} e^{-\kappa z} e^{i(kx - \omega t)} \hat{y} \quad \wedge \quad \vec{B}_T(\vec{r}, t) = \frac{n_2}{c} \vec{E}_{or} e^{-\kappa z} e^{i(kx - \omega t)} \left( \frac{-i c \kappa}{n_2 \omega} \hat{x} + \frac{c k}{n_2 \omega} \hat{z} \right)$$

Estos cpos están en su expresión imaginaria, por lo que debemos tomar la parte real, escribimos  $\vec{E}_{or}$  como

$$\vec{E}_{or} = E_{or}^R + i E_{or}^I, \text{ con } E_{or}^R, E_{or}^I \in \mathbb{R}$$

y expandiendo los exponenciales imaginarios usando la fórmula de Euler  $e^{i\alpha} = \cos\alpha + i\sin\alpha$

$$\begin{aligned} \vec{E}_T(\vec{r}, t) &= (E_{or}^R + i E_{or}^I) (\cos(kx - \omega t) + i \sin(kx - \omega t)) e^{-\kappa z} \hat{y} \\ &= \left[ \underbrace{E_{or}^R \cos(kx - \omega t) - E_{or}^I \sin(kx - \omega t)}_{\text{parte real}} + i \underbrace{(E_{or}^R \sin(kx - \omega t) + E_{or}^I \cos(kx - \omega t))}_{\text{parte imaginaria}} \right] e^{-\kappa z} \hat{y} = \vec{E}_T^R(\vec{r}, t) + i \vec{E}_T^I(\vec{r}, t) \end{aligned}$$

tomamos la parte real

$$\vec{E}(\vec{r}, t) \equiv [E_{or}^R \cos(kx - \omega t) - E_{or}^I \sin(kx - \omega t)] e^{-\kappa z} \hat{y}$$

recordemos la fórmula  $\cos(\alpha + \beta) = \cos\alpha \cos\beta - \sin\alpha \sin\beta$ , donde si definimos  $\frac{E_{or}^R}{E_0} \equiv \cos\beta$  y  $\frac{E_{or}^I}{E_0} \equiv \sin\beta$  y  $\alpha = kx - \omega t$

$$\Rightarrow \vec{E}(\vec{r}, t) = E_0 \left[ \frac{E_{or}^R}{E_0} \cos(kx - \omega t) - \frac{E_{or}^I}{E_0} \sin(kx - \omega t) \right] e^{-\kappa z} \hat{y}$$

$E_{or}^R$  y  $E_{or}^I$  deben cumplir  $(E_{or}^R)^2 + (E_{or}^I)^2 = E_0^2$

$$= E_0 [\cos\beta \cos(kx - \omega t) - \sin\beta \sin(kx - \omega t)] e^{-\kappa z} \hat{y}$$

$$= E_0 \cos(kx - \omega t + \phi) e^{-\kappa z} \hat{y}$$

en un experimento tenemos la libertad de elegir la fase de transmisión, por lo que podemos elegir  $\phi = \arccos\beta = \arcsin\beta \stackrel{!}{=} 0$  (que sería  $E_{or}^I \stackrel{!}{=} 0 \wedge E_{or}^R \stackrel{!}{=} E_0$ )

Como  $\vec{B}_T$  está en función de  $\vec{E}_{or}$ , si antes elegimos  $E_{or}^I \stackrel{!}{=} 0$  ahora también

$$\begin{aligned} \Rightarrow \vec{B}_T(\vec{r}, t) &= \frac{n_2}{c} E_{or}^R (\cos(kx - \omega t) + i \sin(kx - \omega t)) \left( \frac{-i c \kappa}{n_2 \omega} \hat{x} + \frac{c k}{n_2 \omega} \hat{z} \right) e^{-\kappa z} \\ &= \frac{n_2}{c} E_{or}^R \left[ \frac{c k}{n_2 \omega} \cos(kx - \omega t) \hat{z} + \frac{c \kappa}{n_2 \omega} \sin(kx - \omega t) \hat{x} + i \left( \frac{-c \kappa}{n_2 \omega} \cos(kx - \omega t) \hat{x} + \frac{c k}{n_2 \omega} \sin(kx - \omega t) \hat{z} \right) \right] e^{-\kappa z} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \vec{B}(\vec{r}, t) \equiv \frac{1}{\omega} E_0 e^{-\kappa z} \left( k \cos(kx - \omega t) \hat{z} + \kappa \sin(kx - \omega t) \hat{x} \right), \text{ donde } E_0 = E_{or}^R \text{ (ya que } E_{or}^I \stackrel{!}{=} 0)$$



c) Reemplace en las ecs de Maxwell con los cps. encontrados en b)

$$\nabla \cdot \vec{E} = 0 \quad \text{consideramos un medio sin carga, } \rho=0$$

$$\nabla \cdot \vec{B} = 0$$

sencillos

$$\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\nabla \times \vec{B} = \mu_2 \epsilon_2 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \quad \text{consideramos un medio sin corriente } \vec{J}=\vec{0}$$

$\mu_2 \epsilon_2 = \left(\frac{v_2}{c}\right)^2$

más matraqueros

d) El vector de Poynting se calcula como  $\vec{S} = \frac{1}{\mu_1} (\vec{E} \times \vec{B})$

$$\Rightarrow \vec{S} = \frac{1}{\mu_2} (\vec{E} \times \vec{B}) = \frac{1}{\mu_2} E_0^2 e^{-2kz} [\cos(kx - \omega t) \hat{y}] \times [k \cos(kx - \omega t) \hat{z} + k \sin(kx - \omega t) \hat{x}]$$

$$= \frac{1}{\mu_2} E_0^2 e^{-2kz} [k \cos^2(kx - \omega t) \hat{x} - k \cos(kx - \omega t) \sin(kx - \omega t) \hat{z}]$$

Calculamos el promedio temporal en un ciclo completo ( $T = 2\pi/\omega$ ) de este vector ( $\hat{x}$  y  $\hat{z}$  no dependen del tiempo así que salen de la integral) para una posición  $(x, y, z)$  fija

$$T \cdot \langle \vec{S} \rangle = \frac{E_0^2}{\mu_2 \omega} e^{-kz} \left[ \hat{x} k \int_0^{2\pi/\omega} \cos^2(kx - \omega t) dt - k \hat{z} \int_0^{2\pi/\omega} \cos(kx - \omega t) \sin(kx - \omega t) dt \right]$$

$$= \frac{E_0^2}{\mu_2 \omega} e^{-kz} \left[ -\frac{\hat{x} k}{\omega} \int_{kx-2\pi}^{kx} \cos^2 \Omega d\Omega + \frac{\hat{z} k}{\omega} \int_{kx}^{kx-2\pi} \cos \Omega \sin \Omega d\Omega \right]$$

$\Omega(t) = kx - \omega t \Rightarrow dt = -\frac{d\Omega}{\omega}$

$\times$  fijo

$$= \frac{E_0^2}{\mu_2 \omega} e^{-kz} \left[ +\frac{\hat{x} k}{\omega} \pi + \vec{0} \right]$$

con lo que obtenemos que la energía solo se transmite en  $\hat{x}$  (paralelo a la interfaz) y no hay energía transmitida hacia dentro del medio (2) (no hay componente de  $\langle \vec{S} \rangle$  en  $\hat{z}$ )