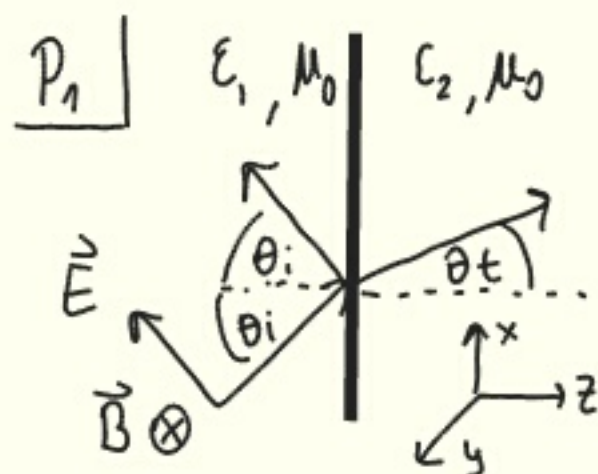


DESARROLLO AUX 6



ESTE PROBLEMA CONSISTE EN APLICAR LAS ECUACIONES DE FRESNEL Y LA LEY DE SELL PARA ESTUDIAR LA REFLEXIÓN TOTAL INTERNA.

a) DE LA LEY DE SELL SABEMOS QUE SE DEBE CUMPLIR:

$$n_1 \sin \theta_i = n_2 \sin \theta_t \quad \text{CON} \quad n_j = \frac{c}{v} = c \sqrt{\epsilon_j \mu_0} \Rightarrow \sin \theta_t = \sqrt{\frac{\epsilon_1}{\epsilon_2}} \sin \theta_i$$

Aquí observamos que como $\epsilon_1 > \epsilon_2$, PARA CIERTOS VALORES DE θ_i $\sin \theta_t > 1$, lo cual significaría que θ_t ES COMPLEJO. COMO UN ÁNGULO COMPLEJO NO ES DIBUJABLE, O EN OTRAS PALABRAS, NO LO PODEMOS MEDIR EN LA REALIDAD CON UN COMPÁS, DIREMOS QUE NO HAY ONDA TRANSMITIDA. EN ÁNGULO CRÍTICO θ_i^* SE PRODUCE CUANDO $\sin \theta_t = 1 \Rightarrow \sin \theta_i^* = \sqrt{\frac{\epsilon_2}{\epsilon_1}}$, ENTONCES PARA $\theta_i \in [\theta_i^*, \frac{\pi}{2}]$ SE OBSERVA EL FENÓMENO DE REFLEXIÓN TOTAL INTERNA. MATEMÁTICAMENTE PODEMOS VER QUE OCURRE CON LA ONDA TRANSMITIDA ESTUDIANDO SU EVOLUCIÓN $e^{i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)}$ donde $\vec{k} = k_2 (\cos \theta_t \hat{z} + \sin \theta_t \hat{x})$ y como $\cos \theta_t = (1 - \sin^2 \theta_t)^{1/2} = i \left(\underbrace{\sin^2 \theta_t - 1}_{>1} \right)^{1/2}$, ES DECIR $\cos \theta_t$ ES UN IMAGINARIO PURO.

$$\Rightarrow e^{i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)} = e^{-i\omega t} \cdot e^{i(\sin \theta_t x + i(\sin^2 \theta_t - 1)^{1/2} z)} = e^{i\left(\frac{\sin \theta_t}{\sin \theta_i^*} x - \omega t\right) - \left(\frac{\sin^2 \theta_t}{\sin^2 \theta_i^*} - 1\right) z}$$

DONDE REEMPLACE $\sin \theta_t$ CON LA LEY DE SELL. CON ESTO OBTENEMOS QUE SE PROPAGA UNA ONDA EVANESCENTE, ES DECIR QUE DECAE AL PROPAGARSE.

b) PARA $\vec{E}$ PARALELO AL PLANO DE INCIDENCIA SE CUMPLE (SI $\mu_1 = \mu_2 = \mu_0$)

$$\frac{E_R}{E_i} = \frac{n_2^2 \cos \theta_i - n_1 (n_2^2 - n_1^2 \sin^2 \theta_i)^{1/2}}{n_2^2 \cos \theta_i + n_1 (n_2^2 - n_1^2 \sin^2 \theta_i)^{1/2}}$$

ENTONCES NOTAMOS QUE $(n_2^2 - n_1^2 \sin^2 \theta_i)^{1/2} = n_2 \left(1 - \frac{n_1^2}{n_2^2} \sin^2 \theta_i\right)^{1/2} = n_2 (1 - \sin^2 \theta_t)^{1/2}$

$$\Rightarrow \frac{E_R}{E_i} = \frac{n_2 \cos \theta_i - n_1 \cos \theta_t}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t} \quad \text{y como } \cos \theta_t \text{ ES IMAGINARIO PURO ESTO}$$

lo podemos REESCRIBIR COMO:

$$\frac{E_R}{E_i} = \frac{\alpha - i\beta}{\alpha + i\beta} \quad \text{CON } \alpha, \beta \in \mathbb{R} \Rightarrow \left| \frac{E_R}{E_i} \right| = 1 \quad \text{PUES } |z| = |\bar{z}| \quad \forall z \in \mathbb{C}$$

$E_i^P, E_i^S \in \mathbb{R}$

c) EN GENERAL UNA ONDA LINEALMENTE POLARIZADA $\vec{E}_i = E_i^P \hat{p} + E_i^S \hat{s}$ donde $\hat{p}$ y $\hat{s}$ SON LOS VECTORES PARALELO Y PERPENDICULAR AL PLANO DE INCIDENCIA y QUE SON PERPENDICULARES A LA DIRECCIÓN DE PROPAGACIÓN $\vec{k}$. LUEGO:

$$\vec{E}_R = E_R^P \hat{p} + E_R^S \hat{s} \quad \text{CON } E_R^P \text{ y } E_R^S \text{ CUMPLIENDO LAS ECUACIONES DE FRESNEL}$$

$$\bar{E}_R^P = \frac{n_2 \cos \theta_i - n_1 \cos \theta_t}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t} E_i^P \quad ; \quad E_R^S = \frac{n_1 \cos \theta_i - n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i + n_2 \cos \theta_t} E_i^S$$

LUEGO, COMO VIMOS LOS NÚMEROS COMPLEJOS QUE ACOMPAÑAN TIENEN NORMA 1 podemos ESCRIBIR, $E_R^P = e^{i\phi_P} E_i^P$; $\bar{E}_R^S = e^{i\phi_S} E_i^S$ y ENTONCES SI $\phi_S \neq \phi_P + n\pi \quad \forall n \in \mathbb{Z}$ LA POLARIZACIÓN SERA ELÍPTICA.

PARA TENER POLARIZACIÓN CIRCULAR $\phi_s = \phi_p + \frac{\pi}{2}$ y $E_i^s = E_i^p$, lo que CORRESPONDE A UNA RELACIÓN MUY COMPLICADA y NO CREO QUE VALGA LA PENA DESPEJAR COMO UNA RELACIÓN ENTRE ϵ_1, ϵ_2 y θ_i :

d) AHORA VOLVEMOS A LA POLARIZACIÓN CON $\vec{E}$ PARALELO AL PLANO DE INCIDENCIA. SABEMOS QUE $\vec{K}_2 = k_2(\cos\theta_t \hat{z} + \sin\theta_t \hat{x}) = \left[\frac{n_1}{n_2} \sin\theta_i \hat{x} + i \left(\left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i - 1 \right)^{1/2} \hat{z} \right] k_2$ y POR LO TANTO $\text{Re}(\vec{K}_2) = k_2 \frac{n_1}{n_2} \sin\theta_i \hat{x}$, $\text{Im}(\vec{K}_2) = k_2 \left(\left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i - 1 \right)^{1/2} \hat{z}$ TAL Y COMO DESARROLLE EN LA PARTE a)

$$\Rightarrow e^{i(\vec{K}_2 \cdot \vec{r} - \omega t)} = e^{i(k_2 \frac{n_1}{n_2} \sin\theta_i x - \omega t) - \left[\left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i - 1 \right]^{1/2} z k_2}$$

y POR LO TANTO LA ONDA SE PROPAGA EN X y SE ATENÚA EN Z CON UNA LONGITUD TÍPICA DE ATENUACIÓN:

$$\delta = \frac{1}{k_2 \left[\left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i - 1 \right]^{1/2}}$$

e) El ángulo de BREWSTER cumple $E_R = 0$ lo cual de LA FÓRMULA DE FRESNEL ES EQUIVALENTE A $n_2 \cos\theta_i - n_1 \cos\theta_t = 0$

$$\Rightarrow \cos\theta_i = \frac{n_1}{n_2} \cos\theta_t = \frac{n_1}{n_2} \left(1 - \sin^2\theta_t \right)^{1/2} = \frac{n_1}{n_2} \left(1 - \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i \right)^{1/2}$$

$$\Rightarrow \left(\frac{n_2}{n_1} \right)^2 \cos^2\theta_i = 1 - \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \sin^2\theta_i \quad \text{y AHORA USAMOS } \cos^2 = \frac{1}{1 + \tan^2} \quad \sin^2 = \frac{\tan^2}{1 + \tan^2}$$

$$\left(\frac{n_2}{n_1}\right)^2 \frac{1}{1+\tan^2} = 1 - \left(\frac{n_1}{n_2}\right)^2 \frac{\tan^2}{1+\tan^2} \quad / \cdot 1+\tan^2 \Rightarrow \left(\frac{n_2}{n_1}\right)^2 - 1 = \tan^2 \left(1 - \left(\frac{n_1}{n_2}\right)^2\right)$$

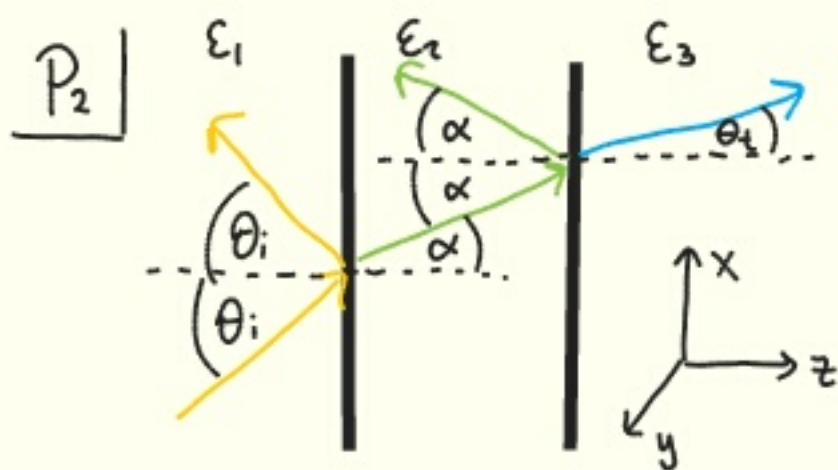
$$\Rightarrow \tan^2 = \frac{n_2^2 - n_1^2}{n_1^2} \cdot \frac{n_2^2}{n_2^2 - n_1^2} \Rightarrow \tan \theta_i = \sqrt{\frac{n_2}{n_1}} \Rightarrow \theta_B = \arctan\left(\frac{n_2}{n_1}\right)$$

sin - pues $\theta_i \in (0, \frac{\pi}{2})$ $\nearrow$ ángulo de BREWSTER

$\nearrow$ ley de SNELL

$$\text{Notamos que } \tan \theta_i = \frac{n_2}{n_1} \Rightarrow n_2 \cos \theta_i = n_1 \sin \theta_i = n_2 \sin \theta_t \Rightarrow \cos \theta_i = \sin \theta_t$$

y entonces como $\sin \theta_t > 1$ PARA EL CASO DE REFLEXIÓN TOTAL INTERNA, SABEMOS QUE NO SE PUEDEN CUMPLIR AMBAS CONDICIONES SIMULTANEAMENTE PORQUE SI NO θ_i SERÍA IMAGINARIO ($\cos \theta_i > 1$) y ENTONCES NO HABRÍA ONDA INCIDENTE



a) CONSIDERAREMOS PRIMERO $\vec{E}$ PERPENDICULAR AL PLANO DE INCIDENCIA Y ENTONCES LA SOLUCIÓN PARA TODOS LOS TRAMOS ES:

$$\vec{E} = \begin{cases} \hat{y} (E_i e^{i(K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)} + E_R e^{i(-K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)}) & z < 0 \\ \hat{y} (C e^{i(K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)} + D e^{i(-K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)}) & 0 < z < d \\ \hat{y} E_t e^{i(K_3 \cos \theta_t (z-d) + K_3 \sin \theta_t x - \omega t)} & d < z \end{cases}$$

LUEGO, PODEMOS CALCULAR LOS CAMPOS MAGNETICOS USANDO $\vec{B} = \frac{\vec{k} \times \vec{E}}{\omega}$ (AUX 5)

$$\vec{B} = \frac{1}{\omega} \begin{cases} \sin \theta_i \hat{z} (E_i e^{i(K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)} + E_R e^{i(-K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)}) K_1 \\ + \cos \theta_i \hat{x} (-E_i e^{i(K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)} + E_R e^{i(-K_1 \cos \theta_i z + K_1 \sin \theta_i x - \omega t)}) K_1 \\ \sin \alpha \hat{z} (C e^{i(K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)} + D e^{i(-K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)}) K_2 \\ + \cos \alpha \hat{x} (-C e^{i(K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)} + D e^{i(-K_2 \cos \alpha z + K_2 \sin \alpha x - \omega t)}) K_2 \\ (\sin \theta_t \hat{z} - \cos \theta_t \hat{x}) E_t e^{i(K_3 \cos \theta_t (z-d) + K_3 \sin \theta_t x - \omega t)} \cdot K_3 \end{cases}$$

PARA QUE LAS CONDICIONES DE BORDE SE CUMPLAN $\forall x$ SE DEBE CUMPLIR $K_1 \sin \theta_i = K_2 \sin \alpha = K_3 \sin \theta_t$, LO CUAL CORRESPONDE A LA LEY DE SNELL

PARA QUE SE CUMPLAN $\forall t$ LA FRECUENCIA ω SE DEBE MANTENER. AHORA LAS CONDICIONES DE BORDE SON $E_i'' = E_j''$, $H_i'' = H_j''$ y $B_i^\perp = B_j^\perp$

INTERFAZ 1-2

$$E_i'' = E_j'' \Rightarrow E_i + E_R = C + D$$

$$B_i^\perp = B_j^\perp \Rightarrow K_1 \sin \theta_i (E_i + E_R) = K_2 \sin \alpha (C + D) \quad K_2 \sin \alpha (C e^{iK_2 \cos \alpha d} + D e^{-iK_2 \cos \alpha d}) = K_3 \sin \theta_t E_t$$

$$H_i'' = H_j'' \Rightarrow K_1 \cos \theta_i (E_i - E_R) = K_2 \cos \alpha (C - D) \quad K_2 \cos \alpha (C e^{iK_2 \cos \alpha d} - D e^{-iK_2 \cos \alpha d}) = K_3 \cos \theta_t E_t$$

VEMOS QUE LA CONDICIÓN $B_i^\perp = B_j^\perp$ ES REDUNDANTE CON LA LEY DE SNELL

AHORA TENEMOS 4 ECUACIONES Y 4 INCOGNITAS POR LO QUE PODEMOS DESPEJAR

$$\Rightarrow 2D e^{-2iK_2 \cos \alpha d} = E_t e^{-iK_2 \cos \alpha} \left(1 - \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right)$$

$$\Rightarrow 2C e^{2iK_2 \cos \alpha d} = E_t e^{iK_2 \cos \alpha} \left(1 + \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right)$$

$$\Rightarrow E_i + E_R = \frac{1}{2} E_t \left[\left(1 + \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right) e^{-iK_2 \cos \alpha d} + \left(1 - \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right) e^{iK_2 \cos \alpha d} \right]$$

$$\Rightarrow E_i - E_R = \frac{K_2 \cos \alpha}{2K_1 \cos \theta_i} E_t \left[\left(1 + \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right) e^{-iK_2 \cos \alpha d} - \left(1 - \frac{K_3 \cos \theta_t}{K_2 \cos \alpha} \right) e^{iK_2 \cos \alpha d} \right]$$

Ahora definimos $\gamma = k_2 \cos \alpha_d$ y $\beta = \frac{k_3 \cos \theta_t}{k_2 \cos \alpha}$ $\eta = \frac{k_2 \cos \alpha}{k_1 \cos \theta_i}$

$$E_i + E_R = \frac{1}{2} E_t \left[(1 + \beta) e^{-i\gamma} + (1 - \beta) e^{i\gamma} \right]$$

$\Rightarrow$

$$E_i - E_R = \frac{1}{2} \eta E_t \left[(1 + \beta) e^{-i\gamma} - (1 - \beta) e^{i\gamma} \right]$$

$$\Rightarrow 2E_i = \frac{1}{2} E_t \left[(1 + \eta)(1 + \beta) e^{-i\gamma} + (1 - \eta)(1 - \beta) e^{i\gamma} \right]$$

$$\Rightarrow 4E_i = E_t (1 + \eta)(1 + \beta) e^{-i\gamma} \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]$$

$$\Rightarrow E_t = \frac{4 e^{i\gamma}}{(1 + \eta)(1 + \beta)} \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]^{-1} E_i$$

$$\Rightarrow E_R = E_i \left\{ \frac{2 e^{i\gamma}}{(1 + \eta)(1 + \beta)} \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]^{-1} \left((1 + \beta) e^{-i\gamma} + (1 - \beta) e^{i\gamma} \right) - 1 \right\}$$

$$= E_i \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]^{-1} \left\{ \frac{2}{1 + \eta} \left(1 + \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right) - 1 - \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right\}$$

$$= E_i \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]^{-1} \left\{ \frac{2}{1 + \eta} - 1 + \frac{e^{2i\gamma}}{1 + \eta} \cdot \frac{1 - \beta}{1 + \beta} (2 - (1 - \eta)) \right\}$$

$$\Rightarrow E_R = E_i \left[1 + \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right]^{-1} \left\{ \frac{1 - \eta}{1 + \eta} + \frac{1 - \beta}{1 + \beta} e^{2i\gamma} \right\}$$

y ahora para $\vec{E}$ polarizado perpendicular, los coeficientes de Fresnel de transmisión y reflexión son para $\mu_i = \mu_j$

$$T_{ij} = \frac{2K_i \cos \theta_i}{K_i \cos \theta_i + K_j \cos \theta_j} = \frac{2}{1 + \frac{K_j \cos \theta_j}{K_i \cos \theta_i}} \Rightarrow T_{12} = \frac{2}{1 + \eta} \quad ; \quad T_{23} = \frac{2}{1 + \beta}$$

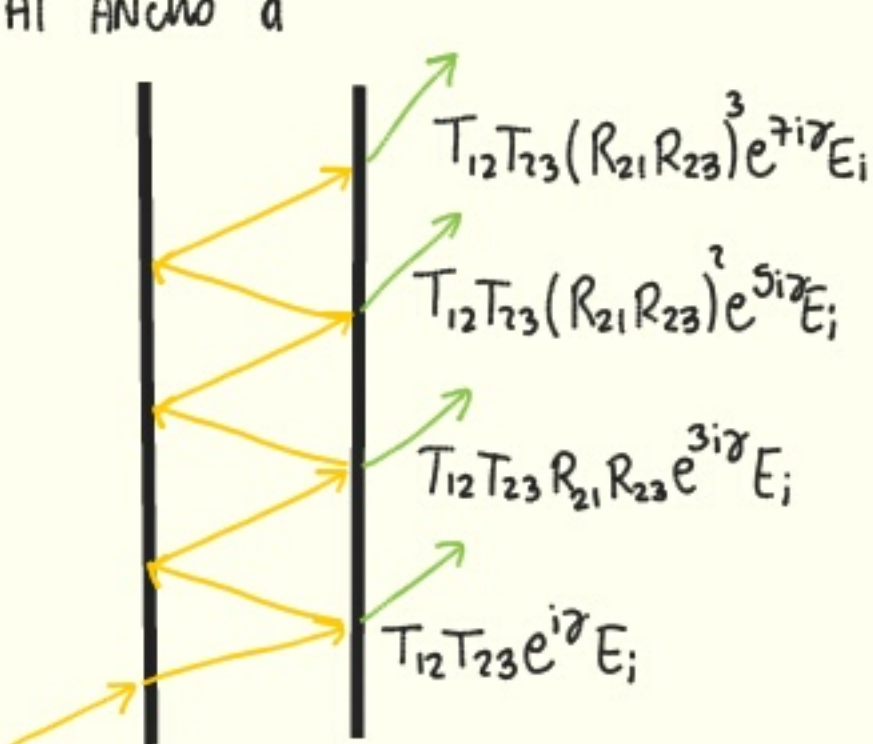
$$R_{ij} = \frac{K_i \cos \theta_i - K_j \cos \theta_j}{K_i \cos \theta_i + K_j \cos \theta_j} = \frac{1 + \frac{K_j \cos \theta_j}{K_i \cos \theta_i}}{1 + \frac{K_j \cos \theta_j}{K_i \cos \theta_i}} \Rightarrow R_{12} = \frac{1 - \eta}{1 + \eta} \quad ; \quad R_{23} = \frac{1 - \beta}{1 + \beta}$$

$$\Rightarrow E_R = \frac{R_{12} + R_{23} e^{2i\gamma}}{1 + R_{12} R_{23} e^{2i\gamma}} E_i \quad ; \quad E_t = \frac{T_{12} T_{23} e^{i\gamma}}{1 + R_{12} R_{23} e^{2i\gamma}} E_i$$

$$\Rightarrow \left| \frac{E_R}{E_i} \right|^2 = \frac{(R_{12} + R_{23} e^{2i\gamma})(R_{12} + R_{23} e^{-2i\gamma})}{(1 + R_{12} R_{23} e^{2i\gamma})(1 + R_{12} R_{23} e^{-2i\gamma})} = \frac{R_{12}^2 + R_{23}^2 + 2R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}$$

$$\Rightarrow \left| \frac{E_t}{E_i} \right|^2 = \frac{T_{12}^2 T_{23}^2}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}$$

PARA LA OTRA POLARIZACIÓN, $\vec{E}$ PARALELO AL PLANO DE INCIDENCIA, EL DESARROLLO ES ANALOGO, SOLO QUE AHORA USAREMOS $D_i^\perp = D_j^\perp$ EN VEZ DE $B_i^\perp = B_j^\perp$, PERO TAMBIÉN CAMBIAN LOS COEFICIENTES DE FRESNEL, DE FORMA DE QUE EL RESULTADO SERA EL MISMO. LO IMPORTANTE ES QUE ESTO SE PUEDE INTERPRETAR COMO UNA ONDA QUE REBOTA CONSECUTIVAMENTE Y SE DESFASA EN γ CADA VEZ QUE RECORRE AL ANCHO d



$$\Rightarrow E_t = E_i T_{12} T_{23} e^{i\gamma} \left(1 + R_{21} R_{23} e^{2i\gamma} + (R_{21} R_{23} e^{2i\gamma})^2 + \dots \right)$$

$$= E_i T_{12} T_{23} e^{i\gamma} \sum_{k=0}^{\infty} (R_{21} R_{23} e^{2i\gamma})^k$$

SERIE GEOMETRICA

$$\Rightarrow E_t = E_i \frac{T_{12} T_{23} e^{i\gamma}}{1 - R_{21} R_{23} e^{2i\gamma}} = \frac{T_{12} T_{23} e^{i\gamma}}{1 + R_{12} R_{23} e^{2i\gamma}}$$

QUE ES LO MISMO QUE OBTUVIMOS ANTES!

c) PARA $\theta_i = 0$ SE CUMPLE QUE $\sin \theta_i = 0 \Rightarrow \sin \alpha = \sin \theta_t = 0$ POR LA LEY DE SNELL Y ENTONCES $\cos \theta_i = \cos \alpha = \cos \theta_t = 1$ CON LO CUAL LOS CAMPOS NOS QUEDAN

$$\vec{E} = \begin{cases} \hat{y} (E_i e^{i(k_1 z - \omega t)} + E_R e^{-i(k_1 z + \omega t)}) & z < 0 \\ \hat{y} (C e^{i(k_2 z - \omega t)} + D e^{-i(k_2 z + \omega t)}) & 0 < z < d \\ \hat{y} E_t e^{i(k_3(z-d) - \omega t)} & d < z \end{cases}$$

$$\vec{B} = \begin{cases} \hat{x} (-E_i e^{i(k_1 z - \omega t)} + E_R e^{-i(k_1 z + \omega t)}) \frac{k_1}{\omega} & z < 0 \\ \hat{x} (-C e^{i(k_2 z - \omega t)} + D e^{-i(k_2 z + \omega t)}) \frac{k_2}{\omega} & 0 < z < d \\ -\hat{x} E_t e^{i(k_3 z - \omega t)} \frac{k_3}{\omega} & d < z \end{cases}$$

LUEGO EL PROMEDIO DEL VECTOR DE POYNTING LO CALCULAMOS CON LA ECUACIÓN $\langle \vec{S} \rangle = \langle \text{Re}(\vec{E}) \times \text{Re}(\vec{H}) \rangle = \frac{1}{2} \text{Re}(\vec{E} \times \vec{H}^*)$

$$\begin{aligned} z < 0 : \langle \vec{S} \rangle &= \frac{1}{2} \text{Re} \left\{ -\hat{z} \frac{k_1}{\mu_0 \omega} (E_i e^{i(k_1 z - \omega t)} + E_R e^{-i(k_1 z + \omega t)}) \cdot (-E_i^* e^{-i(k_1 z - \omega t)} + E_R^* e^{i(k_1 z + \omega t)}) \right\} \\ &= -\frac{1}{2} \hat{z} \frac{k_1}{\mu_0 \omega} \text{Re} \{ |E_i|^2 + |E_R|^2 + 2E_i E_R \sin(k_1 z - \omega t) \} = \frac{k_1}{2\mu_0 \omega} \hat{z} (|E_i|^2 - |E_R|^2) \end{aligned}$$

$$0 < z < d : \langle \vec{S} \rangle = \frac{k_2 \hat{z}}{2\mu_0 \omega} (|C|^2 - |D|^2) \text{ POR ANALOGÍA AL CÁLCULO ANTERIOR}$$

$$d < z: \quad \langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left(\hat{z} \frac{K_3}{\mu_0 \omega} |E_t|^2 \right) = \frac{K_3 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} |E_t|^2$$

LUEGO USANDO LAS EXPRESIONES DE LA PARTE c)

$$\langle \vec{S} \rangle_{z < 0} = \frac{K_1 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} |E_i|^2 \left(1 - \left| \frac{E_R}{E_i} \right|^2 \right) = \frac{K_1}{2 \mu_0 \omega} |E_i|^2 \left(1 - \frac{R_{12}^2 + R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)} \right)$$

$$= \frac{K_1 |E_i|^2 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} \left(\frac{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 - R_{12}^2 - R_{23}^2}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)} \right) = \frac{K_1 |E_i|^2 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} \frac{(1 - R_{12}^2)(1 - R_{23}^2)}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}$$

PROPIEDAD $\rightarrow$ $= \frac{K_1 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} \frac{|E_i|^2 T_{12} T_{21} T_{23} T_{32}}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}$ y AHORA USAMOS LA PROPIEDAD $T_{ij} = \frac{K_j}{K_i} T_{ji}$
del ENUNCIADO

$$\Rightarrow \langle \vec{S} \rangle_{z < 0} = \frac{K_3 \hat{z}}{2 \mu_0 \omega} |E_i|^2 \underbrace{\frac{T_{12}^2 T_{23}^2}{1 + R_{12}^2 R_{23}^2 + 2 R_{12} R_{23} \cos(2\gamma)}}_{\left| \frac{E_t}{E_i} \right|^2} = \langle \vec{S} \rangle_{z > d}$$

QUEDA PROPUESTO DEMOSTRAR QUE VALEN LO MISMO QUE $\langle \vec{S} \rangle_{0 < z < d}$, lo importante es que esta propiedad viene de la CONSERVACIÓN DE LA COMPONENTES TANGENCIAL de $\vec{E}$ y $\vec{H}$ y POR LO TANTO PARA $\theta_i \neq 0$ ESTO YA NO BASTA PUES HABRA UNA COMPONENTE PERPENDICULAR AL PLANO, ENTONCES SE CONSERVARA $D^\perp$ o $B^\perp$ y POR LO TANTO $\vec{S}$ NO VALDRA LO MISMO EN LOS 3 MEDIOS

d) Se debe cumplir $E_R = 0 \Rightarrow R_{12} + R_{23} e^{2i\gamma} = 0$ lo cual PARA $\theta_i = \theta_t = \alpha = 0$
SE TRADUCE EN: $\frac{K_2 - K_1}{K_2 + K_1} = \frac{K_2 - K_3}{K_2 + K_3} e^{2iK_2 d}$ $\uparrow$ $\kappa = \frac{\omega}{v} = \omega \sqrt{\epsilon \mu}$
 $\Leftrightarrow \frac{\sqrt{\epsilon_2} - \sqrt{\epsilon_1}}{\sqrt{\epsilon_2} + \sqrt{\epsilon_1}} = \frac{\sqrt{\epsilon_2} - \sqrt{\epsilon_3}}{\sqrt{\epsilon_2} + \sqrt{\epsilon_3}} e^{2i\omega d \sqrt{\epsilon_2 \mu_1}}$