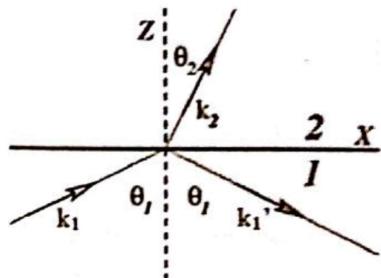


Parte Aux 14

P1) a) Es posible escribir cada componente de la onda, notando que, dada la geometría existente



$$\vec{k}_1 = k_1 \sin\theta_1 \hat{x} + k_1 \omega \theta_1 \hat{z}$$

$$\vec{k}'_1 = k'_1 \sin\theta_1 \hat{x} - k'_1 \omega \theta_1 \hat{z}$$

$$\vec{k}_2 = k_2 \sin\theta_2 \hat{x} + k_2 \omega \theta_2 \hat{z}$$

Así, los campos eléctricos asociados a las ondas incidente y reflejada se ven por

$$\vec{k}_1 \cdot \vec{r} = k_1 x \sin\theta_1 + k_1 z \cos\theta_1 \Rightarrow \|\vec{E}_i\| = E_1 e^{i(k_1 x \sin\theta_1 + k_1 z \cos\theta_1 - \omega t)}$$

$$\vec{k}'_1 \cdot \vec{r} = k'_1 x \sin\theta_1 - k'_1 z \cos\theta_1 \Rightarrow \|\vec{E}_R\| = E'_1 e^{i(k'_1 x \sin\theta_1 - k'_1 z \cos\theta_1 - \omega t)}$$

$$\vec{k}_2 \cdot \vec{r} = k_2 x \sin\theta_2 + k_2 z \cos\theta_2 \Rightarrow \|\vec{E}_T\| = E_2 e^{i(k_2 x \sin\theta_2 + k_2 z \cos\theta_2 - \omega t)}$$

Para ver la dirección de estos, usamos que $\vec{E} = \frac{\omega}{k} \vec{B}_0 \times \hat{k}$. Como $\vec{B}_0 = B_0 \hat{y}$, la dirección la podemos ver mediante

dirección de \vec{E}_i	dirección de \vec{B}_1	dirección de \vec{k}_1
\hat{E}_i	\hat{B}_1	\hat{k}_1
\hat{E}'_1	\hat{B}'_1	\hat{k}'_1
\hat{E}_2	\hat{B}_2	\hat{k}_2

$$\hat{E}_i = \hat{B}_1 \times \hat{k}_1 = \hat{y} \times (k_1 \sin\theta_1 \hat{x} + k_1 \omega \theta_1 \hat{z}) = k_1 \omega \theta_1 \hat{x} - k_1 \sin\theta_1 \hat{y}$$

$$\hat{E}'_1 = -\hat{B}'_1 \times \hat{k}'_1 = \hat{y} \times (k_1 \sin\theta_1 \hat{x} - k_1 \omega \theta_1 \hat{z}) = k_1 \omega \theta_1 \hat{x} + k_1 \sin\theta_1 \hat{y}$$

$$\hat{E}_2 = \hat{B}_2 \times \hat{k}_2 = \hat{y} \times (k_2 \sin\theta_2 \hat{x} + k_2 \omega \theta_2 \hat{z}) = k_2 \omega \theta_2 \hat{x} - k_2 \sin\theta_2 \hat{y}$$

De manera que, finalmente, el campo eléctrico está dado por

$$\vec{E}_i = E_1 e^{i(k_1 x \sin\theta_1 + k_1 z \cos\theta_1 - \omega t)} (k_1 \omega \theta_1 \hat{x} - k_1 \sin\theta_1 \hat{y})$$

$$\vec{E}_R = E'_1 e^{i(k'_1 x \sin\theta_1 - k'_1 z \cos\theta_1 - \omega t)} (k'_1 \omega \theta_1 \hat{x} + k'_1 \sin\theta_1 \hat{y})$$

$$\vec{E}_T = E_2 e^{i(k_2 x \sin\theta_2 + k_2 z \cos\theta_2 - \omega t)} (k_2 \omega \theta_2 \hat{x} - k_2 \sin\theta_2 \hat{y})$$

Así, se construye el campo eléctrico total en el medio ① y en el medio ② tal que

$$\vec{E}_1 = \vec{E}_I + \vec{E}_R ; \quad \vec{E}_2 = \vec{E}_T$$

En el punto de incidencia (el origen), si cumplen las condiciones de borde

$$\vec{D}_1 \cdot \hat{n} = \vec{D}_2 \cdot \hat{n} \Leftrightarrow \epsilon_1 \vec{E}_1 \cdot \hat{n} = \epsilon_2 \vec{E}_2 \cdot \hat{n} \quad (1)$$

$$\vec{E}_1 \times \hat{n} = \vec{E}_2 \times \hat{n} \quad (2)$$

En este caso, $\hat{n} = \hat{z}$. Además, evaluando \vec{E}_1 y \vec{E}_2 en el origen

$$\vec{E}_1(\vec{r}=0) = \vec{E}_I(\vec{r}=0) + \vec{E}_R(\vec{r}=0) ; \quad \vec{E}_2(\vec{r}=0) = \vec{E}_T(\vec{r}=0) \quad (3)$$

Viendo uno de estos términos

$$\vec{E}_I(\vec{r}=0) = E_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} - \sin \theta_1 \hat{z}) ; \quad \vec{E}_R(\vec{r}=0) = E'_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} + \sin \theta_1 \hat{z})$$

$$\vec{E}_T(\vec{r}=0) = E_2 e^{-i\omega t} (\cos \theta_2 \hat{x} - \sin \theta_2 \hat{z})$$

Sustituyendo lo obtenido en (3)

$$\vec{E}_1(\vec{r}=0) = E_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} - \sin \theta_1 \hat{z}) + E'_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} + \sin \theta_1 \hat{z})$$

$$\vec{E}_2(\vec{r}=0) = E_2 e^{-i\omega t} (\cos \theta_2 \hat{x} - \sin \theta_2 \hat{z})$$

Así, en las condiciones de borde, junto a $\hat{n} = \hat{z}$

$$\rightarrow \epsilon_1 (E_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} - \sin \theta_1 \hat{z}) + E'_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} + \sin \theta_1 \hat{z})) \cdot \hat{z} = \epsilon_2 E_2 e^{-i\omega t} (\cos \theta_2 \hat{x} - \sin \theta_2 \hat{z}) \cdot \hat{z}$$

$$\Rightarrow -\epsilon_1 E_1 \cancel{e^{-i\omega t}} \sin \theta_1 + \epsilon_1 E'_1 \cancel{e^{-i\omega t}} \sin \theta_1 = -\epsilon_2 E_2 \cancel{e^{-i\omega t}} \sin \theta_2$$

$$\Leftrightarrow \boxed{\epsilon_1 \sin \theta_1 (E_1 - E'_1) = \epsilon_2 \sin \theta_2 E_2} \quad (*)$$

$$\rightarrow (E_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} - \sin \theta_1 \hat{z}) + E'_1 e^{-i\omega t} (\cos \theta_1 \hat{x} + \sin \theta_1 \hat{z})) \times \hat{z} = E_2 e^{-i\omega t} (\cos \theta_2 \hat{x} - \sin \theta_2 \hat{z}) \times \hat{z}$$

$$\Rightarrow -E_1 \cancel{e^{-i\omega t}} \cos \theta_1 \hat{y} - E'_1 \cancel{e^{-i\omega t}} \cos \theta_1 \hat{y} = -E_2 \cancel{e^{-i\omega t}} \cos \theta_2 \hat{y}$$

$$\Leftrightarrow \boxed{E_1 \cos \theta_1 + E'_1 \cos \theta_1 = E_2 \cos \theta_2} \quad (**)$$

b) Deducir la ley de Snell es sencillo, usando nuevamente las condiciones de borde. En el caso general, dado que la incidencia ocurre en el plano ($z=0$)

$$\Rightarrow \vec{E}_I(z=0) \times \hat{n} = \vec{E}_R(z=0) \times \hat{n}$$

$$\Rightarrow [\vec{E}_I(z=0) + \vec{E}_T(z=0)] \times \hat{n} = \vec{E}_T(z=0) \times \hat{n}$$

$$\Rightarrow E_I^\perp(z=0) + E_R^\perp(z=0) = E_T^\perp(z=0)$$

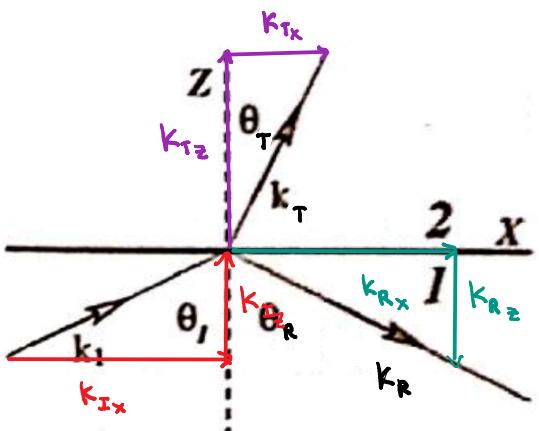
$$\Leftrightarrow E_I e^{i(\vec{k}_I \cdot \vec{r} - wt)} + E_R e^{i(\vec{k}_R \cdot \vec{r} - wt)} = E_T e^{i(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - wt)}$$

Notar que E_I , E_R y E_T son únicamente las amplitudes de las ondas. La dependencia espacial y temporal está en el exponente. (Como la igualdad si debe sostenerse en todo punto de la interfaz, para que se cumpla la igualdad obtenida, debe darse que

$$\vec{k}_I \cdot \vec{r} = \vec{k}_R \cdot \vec{r} = \vec{k}_T \cdot \vec{r} \quad / z=0$$

$$\Rightarrow k_{Ix}x + k_{Iy}y = k_{Rx}x + k_{Ry}y = k_{Tx}x + k_{Ty}y$$

$$\Rightarrow \begin{cases} k_{Ix} = k_{Rx} = k_{Tx} \\ k_{Iy} = k_{Ry} = k_{Ty} \end{cases} \quad (4)$$



los vectores \vec{k} viven en el plano xz , de manera que $k_{Iy} = k_{Ry} = k_{Ty} = 0$. Así, según la geometría

$$\Rightarrow \begin{cases} k_{Ix} = K_I \sin \theta_I ; k_{Iz} = K_I \cos \theta_I \\ k_{Rx} = K_R \sin \theta_R ; k_{Rz} = K_R \cos \theta_R \\ k_{Tx} = K_T \sin \theta_T ; k_{Tz} = K_T \cos \theta_T \end{cases}$$

Juntando lo con (4)

$$\Rightarrow K_I \sin \theta_I = K_R \sin \theta_R = K_T \sin \theta_T \quad / v = \frac{\omega}{k} \Rightarrow k = \frac{\omega}{v}$$

$$\Leftrightarrow \frac{\omega}{v_I} \sin \theta_I = \frac{\omega}{v_R} \sin \theta_R = \frac{\omega}{v_T} \sin \theta_T \quad / v = \frac{c}{n}$$

$$\Leftrightarrow \frac{n_I}{c} \sin \theta_I = \frac{n_R}{c} \sin \theta_R = \frac{n_T}{c} \sin \theta_T$$

Como $n_I = n_R$ (las ondas incidente y reflejada vienen en el mismo medio)

$$\Rightarrow \begin{aligned} n_I \sin \theta_I &= n_I \sin \theta_R = n_I \sin \theta_T \\ \Rightarrow \sin \theta_I &= \sin \theta_R \\ \Rightarrow \theta_I &= \theta_R \end{aligned}$$

Ley de Snell

Ley de reflexión

Viendo al resultado de (*)

$$\Rightarrow \epsilon_1 \sin \theta_1 (E_1 - E_1') = \epsilon_2 \sin \theta_2 E_2$$

$$\Leftrightarrow E_1 - E_1' = \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \frac{\sin \theta_2}{\sin \theta_1} E_2$$

Por un lado, gracias a la Ley de Snell,

$$\frac{\sin \theta_2}{\sin \theta_1} = \frac{n_1}{n_2}$$

por otro,

$$n = \sqrt{\frac{M\epsilon}{M_0\epsilon_0}} \Rightarrow n_1^2 = \frac{M\epsilon_1}{M_0\epsilon_0}, \quad n_2^2 = \frac{M\epsilon_2}{M_0\epsilon_0} \Rightarrow \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} = \frac{n_2^2}{n_1^2}$$

los dos medios tienen el mismo n

Sustituyendo

$$E_1 + E_1' = \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \frac{\sin \theta_2}{\sin \theta_1} E_2 = \frac{n_2^2}{n_1^2} \cdot \frac{n_1}{n_2} E_2$$

$$\Leftrightarrow E_1 - E_1' = E_2 \frac{n_2}{n_1} \quad (\star\star\star)$$

c) Si $\theta_1 = 0 \Rightarrow \theta_2 = 0$, por ley de Snell. Así $\cos \theta_1 = \cos \theta_2 = 1$, tal que

$$E_1 + E_1' = E_2 \quad (\star\star\star\star)$$

Luego, teniendo $(*)$ + $(**)$

$$2E_1 = E_2 + E_2 \frac{n_2}{n_1} \Leftrightarrow 2E_1 = E_2 \left(\frac{n_2+n_1}{n_1} \right)$$

$$\Leftrightarrow E_2 = 2E_1 \frac{n_1}{n_1+n_2}$$

Después, $(***) - (*)$

$$2E'_1 = E_2 - E_2 \frac{n_2}{n_1} = E_2 \frac{n_1-n_2}{n_1} \quad / \quad E_2 = 2E_1 \frac{n_1}{n_1+n_2}$$

$$= 2E_1 \frac{n_1}{n_1+n_2} \cdot \frac{n_1-n_2}{n_1}$$

$$\Rightarrow E'_1 = E_1 \frac{n_1-n_2}{n_1+n_2}$$

Luego, las fracciones de energía transmitida (T) y reflejada (R) se obtienen por los cuocientes entre las intensidades

$$\Rightarrow I_I = \frac{\epsilon V E_1^2}{2} \quad / \quad V = \frac{c}{n} \Rightarrow n = \frac{c}{V} = \sqrt{\mu \epsilon} \Rightarrow \epsilon = \frac{n^2}{c^2 \mu}, \text{ con } \epsilon = \epsilon_1, n = n_1, \mu = \mu_1$$

$$= \frac{n_1^2}{c^2 \mu_1} \cdot \frac{c}{n_1} \cdot \frac{E_1^2}{2} = \frac{E_1^2 n_1}{2 c \mu_1}$$

$$\Rightarrow I_R = \frac{\epsilon V E_1'^2}{2} \quad / \quad \text{procedimiento análogo, con } \epsilon = \epsilon_1, n = n_1, \mu = \mu_1$$

$$= \frac{n_1^2}{c^2 \mu_1} \cdot \frac{c}{n_1} \cdot \frac{E_1'^2}{2} = \frac{E_1'^2 n_1}{2 c \mu_1}$$

$$\Rightarrow I_T = \frac{\epsilon V E_2^2}{2} \quad / \quad \text{procedimiento análogo, con } \epsilon = \epsilon_2, n = n_2, \mu = \mu_2$$

$$= \frac{n_2^2}{c^2 \mu_2} \cdot \frac{c}{n_2} \cdot \frac{E_2^2}{2} = \frac{E_2^2 n_2}{2 c \mu_2}$$

Luego, vamos a calcular los coeficientes de transmisión y reflexión

$$T = \frac{I_T}{I_I} = \frac{\frac{E_2^2 n_2}{2 c \mu_2}}{\frac{E_1^2 n_1}{2 c \mu_1}} = \frac{E_2^2}{E_1^2} \frac{n_2}{n_1} = \frac{1}{\epsilon_1} \left(2E_1 \frac{n_1}{n_1+n_2} \right)^2 \frac{n_2}{n_1} \Leftrightarrow$$

$$T = \frac{4 n_1 n_2}{(n_1+n_2)^2}$$

$$\mu_1 = \mu_2$$

$$R = \frac{I_R}{I_I} = \frac{\frac{E_1'^2 n_1}{2cm}}{\frac{E_1'^2 n_1}{2cm}} = \frac{E_1'^2}{E_1'^2} = \frac{1}{E_1'^2} \left(E_1 \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2 \Leftrightarrow R = \left(\frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2$$

$n_1 = n_2$

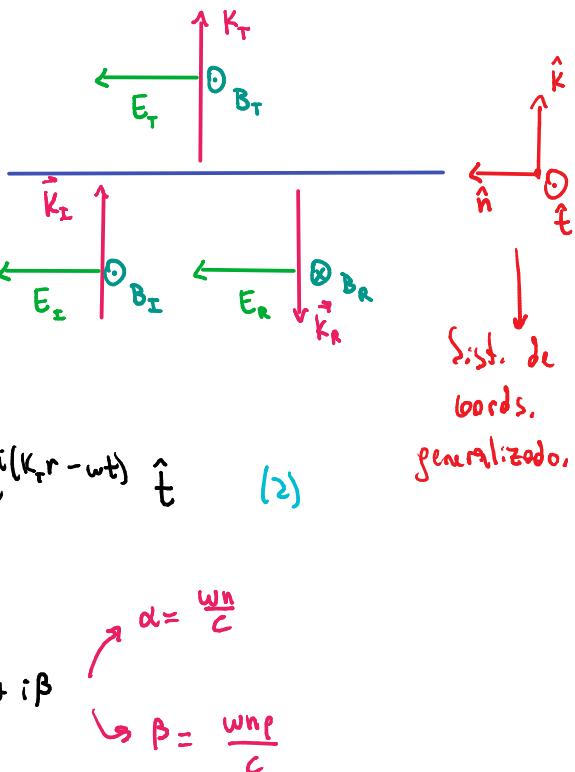
Evaluando numéricamente, $n_1 = 1$ y $n_2 = 1,5$

$$\Rightarrow T = 0,96 ; R = 0,04$$

Notar que $R+T = 1$, como se esperase.

P2) a) Escribiendo las ondas incidentes de \vec{E} y \vec{B}

$$(1) \quad \begin{aligned} \vec{E}_I &= E_I e^{i(K_I r - \omega t)} \hat{n} \\ \vec{B}_I &= B_I e^{i(K_I r - \omega t)} \hat{t} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \text{r} \in \{x, y, z\}, \\ \text{dependiendo del} \\ \text{SR usado.} \end{array} \right.$$



Luego, las transmitidas

$$\vec{E}_T = E_T e^{i(K_T r - \omega t)} \hat{n} \quad \vec{B}_T = B_T e^{i(K_T r - \omega t)} \hat{t} \quad (2)$$

Usando $k = \frac{\omega n}{c}$, con $n = n'$, n tiene que

$$\Rightarrow K_T = \frac{\omega n}{c} (1 + i p) = \frac{\omega n}{c} + i \frac{\omega np}{c} \quad \Leftrightarrow \quad K_T = \alpha + i \beta$$

$$\alpha = \frac{\omega n}{c}$$

$$\beta = \frac{\omega np}{c}$$

Luego, la longitud de penetración $d = \frac{1}{\beta}$ resulta

$$d = \frac{c}{\omega np}$$

Mientras que la velocidad de propagación y longitud de onda

$$v = \frac{\omega}{\alpha} \Leftrightarrow v = \frac{c}{n} \quad ; \quad \lambda = \frac{2\pi}{\alpha} \Leftrightarrow$$

$$\lambda = \frac{2\pi c}{\omega n}$$

b) Además de las relaciones (1) y (2), para la onda reflejada se tiene

$$\vec{E}_R = E_R e^{i(-K_I r - \omega t)} \hat{n} \quad \vec{B}_R = B_R e^{i(-K_I r - \omega t)} \hat{t} \quad (3) \quad / K_R = -K_I$$

Expresando las amplitudes de las ondas de campo magnético en términos de la onda de campo eléctrico mediante $\vec{B} = \vec{k} \times \vec{E} / \omega$

$$\Rightarrow B_I = \frac{K_I E_I}{\omega} / \frac{K_I}{\omega} = \frac{n}{c}; \quad B_R = -\frac{K_I E_R}{\omega} / \frac{K_I}{\omega} = \frac{n}{c}; \quad B_T = \frac{K_T E_T}{\omega} / \frac{K_T}{\omega} = \frac{n'}{c}$$

$$\Leftrightarrow B_I = \frac{n}{c} E_I \quad ; \quad B_R = -\frac{n}{c} E_R \quad ; \quad B_T = \frac{n'}{c} E_T$$

Tal que

$$\vec{B}_I = \frac{n}{c} E_I e^{i(K_I r - \omega t)} \hat{t} \quad ; \quad \vec{B}_R = -\frac{n}{c} E_R e^{i(-K_I r - \omega t)} \hat{t} \quad ; \quad \vec{B}_T = \frac{n'}{c} E_T e^{i(K_T r - \omega t)} \hat{t}$$

Luego, dadas las condiciones de borde, considerando la normal a la superficie, tenemos \hat{k} , dado el SR usulado,

$$\Rightarrow \vec{E}_1 \times \hat{k} = \vec{E}_2 \times \hat{k} \quad / \quad E_1 = E_I(r=0) + E_R(r=0); \quad E_2 = E_T(r=0)$$

reemplazando de (1), (2) y (3)

$$\Leftrightarrow (E_I e^{-i\omega t} \hat{n} + E_R e^{-i\omega t} \hat{n}) \times \hat{k} = (E_T e^{-i\omega t} \hat{n}) \times \hat{k} \Rightarrow E_I + E_R = E_T \quad (4)$$

A continuación, para \vec{B} (mediante \vec{H})

$$\Rightarrow H_1 \times \hat{k} = H_2 \times \hat{k} \quad / \quad H_1 = \frac{1}{\mu_1} [B_I(r=0) + B_R(r=0)]; \quad H_2 = \frac{B_T(r=0)}{\mu_2},$$

de (1), (2) y (3)

$$\Leftrightarrow \frac{1}{\mu_1} \left[\frac{n}{c} E_I e^{-i\omega t} \hat{t} - \frac{n}{c} E_R e^{-i\omega t} \hat{t} \right] \times \hat{k} = \frac{1}{\mu_2} \left(\frac{n'}{c} E_I e^{-i\omega t} \hat{t} \right) \times \hat{k} \quad / \quad \mu_1 \approx \mu_2$$

$$\Rightarrow n(E_I - E_R) = n' E_I$$

$$\Leftrightarrow E_I - E_R = \frac{n'}{n} E_I \quad (5)$$

Haciendo (4) + (5)

$$\Rightarrow 2E_I = E_T \left(1 + \frac{n'}{n} \right) = E_T \frac{n' + n}{n} \Rightarrow E_T = \frac{2n}{n+n'} E_I \quad / \quad n = n(1+i\rho)$$

$$= \frac{2n}{n+n'(1+i\rho)} E_I$$

$$\Leftrightarrow E_T = \frac{2}{2+i\rho} E_I$$

Luego, (4) - (5)

$$2E_R = E_T \left(1 - \frac{n'}{n} \right) \Rightarrow E_R = \frac{E_T}{2} \frac{n-n'}{n} = \frac{1}{2} \cdot \frac{2n}{n+n'} E_I \cdot \frac{n-n'}{n}$$

$$\Leftrightarrow E_R = \frac{n-n'}{n+n'} E_I$$

$$= \frac{n-n'(1+i\rho)}{n+n'(1+i\rho)} E_I \Leftrightarrow E_R = \frac{-i\rho}{2+i\rho} E_I$$

c) Escribiendo en forma polar e/ complejo

i) $\frac{2}{2+ip} = \frac{2(2-ip)}{4+p^2} = \frac{4}{4+p^2} - i \frac{2p}{4+p^2} = \sqrt{\left(\frac{4}{4+p^2}\right)^2 + \left(\frac{2p}{4+p^2}\right)^2} e^{i\theta}$

don

$$\tan \theta = \frac{-\frac{2p}{4+p^2}}{\frac{4}{4+p^2}} = -\frac{p}{2} \Rightarrow \theta = -\arctan\left(\frac{p}{2}\right) \rightarrow \text{disejan buscado!} \\ (\text{entre I y II})$$

ii) $\frac{-ip}{2+ip} = \frac{-ip(2-ip)}{4+p^2} = -\frac{p^2}{4+p^2} - i \frac{2p}{4+p^2} = \sqrt{\left(\frac{p^2}{4+p^2}\right)^2 + \left(\frac{2p}{4+p^2}\right)^2} e^{i\phi}$

don

$$\tan \phi = \frac{-\frac{2p}{4+p^2}}{\frac{p^2}{4+p^2}} = \frac{2}{p} \Rightarrow \phi = \arctan\left(\frac{2}{p}\right)$$