Equações de Fresnel, verificação experimental.

LET 2021

Replexão e refração de ondos eletromagnéticas

onda $\pm M$ inadone

I an onda $\pm M$ reflectida M_1 M_2 M_2 M_1 M_2 M_2 M_1 M_2 M_2 M_1 M_2 M_2

I= (131), \$=ExH [I]=[s]=Wm²

Vetor de Pointing

In (I,)=?

 $I_t(I_i) = ?$ ouda EM:

Vetor de or

Equações de Maximell: $\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$, $\nabla \cdot \vec{B} = 0$ $\nabla \times \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$, $\nabla \vec{D} = \vec{C}$

Equações constitutivas:

B=M#, D=EE, J=GeE

Equação de ondar:

VXVXE=-3, (J+32) =-M32 (J+32) =-M32 -ME 32

Com C=0 \\
(mio mão eletrizado) \\
\tag{7\varepsilon} - \mu\varepsilon\vareps

Eq. Dondos admite = E (wt-k.r.), verifiquemos em que condições.

Eq. do product
$$FM$$
:

$$\nabla^{2}E - E\mu \underbrace{\partial^{2}E}_{\partial L^{2}} = 0 = \underbrace{\partial^{2}E}_{\partial X^{2}} + \underbrace{\partial^{2}E}_{\partial Y^{2}} + \underbrace{\partial^{2}E}_{\partial Z^{2}} - E\mu \underbrace{\partial^{2}E}_{\partial L^{2}}$$

$$(-ik_{x})^{2}E + (-ik_{y})^{2}E + (-ik_{x})^{2}E + E\mu (iw)^{2}E = 0$$

$$(-k_{x}^{2} - k_{y}^{2} - k_{x}^{2} + E\mu w^{2})E = 0$$

$$-K^{2} + E\mu w^{2} = 0$$

$$K = \sqrt{E\mu} w$$

$$K = \sqrt{E\mu} w$$

$$K = \sqrt{E\mu} k N$$

$$N = \frac{1}{\sqrt{E\mu}} \Rightarrow K = \frac{w}{N}, M = \frac{e}{N},$$

$$K = 2H = M 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

$$K = MW = Mk_{0} \quad k_{0} = 2H$$

Teste de solução tipo È(rt) = Eo l'(wt-k.r)

Onda plana: $\frac{\partial \vec{E}}{\partial x} = \vec{F}_0 \ell^{i(Wt - k_x x - k_y y - k_z z)} (-ik_x)$ $\frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial x^2} = (-i kx)^2 \vec{E}_0 e^{i(WT - \vec{k} \cdot \vec{\lambda})} = (-i kx)^2 \vec{E}$ $\frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = (i\omega)^2 \vec{E}_0 \ 2 \qquad = (i\omega)^2 \vec{E}$ $\phi = \omega t - \vec{k} \cdot \vec{\lambda}$ $\frac{d\phi}{dt} = 0 = \omega - \vec{k} \cdot \frac{d\vec{\lambda}}{dt}$ $W = \vec{k} \cdot \vec{N} \rightarrow W = KN$ Relação entre R e F: $\vec{\nabla}.\vec{E} = \vec{\nabla}\left(\frac{1}{E}\vec{D}\right) = \frac{1}{E}\vec{\nabla}.\vec{p} = O\left(\begin{array}{c} \text{meio } mas \\ \text{olatical.} \end{array}\right)$ $\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\partial \vec{E} \times + \partial \vec{$ + Eay l ((wt-k.) (-iky) + Eozl (-ikz)= = -i(Ex Kx+Ey Ky+Ez Kz)=-i(R.E)=0 => KLE

Verificação que == = 2 (wt-P.T.) é umo onda flana: encontror legar geométrico dos fontos Talque $\vec{E}(0, \vec{\lambda}) = \vec{E}_0$: $\vec{E}(0, \vec{\lambda}) = \vec{E}_0 \Rightarrow \vec{E} \cdot \vec{\lambda} = 2m\pi \Rightarrow K_{x} \times K_{y} \times K_{z} = 2m\pi \Rightarrow equação$ de família de flanos $\vec{R}.(\vec{x}_1-\vec{x}_2)=0 \Rightarrow \vec{R}\perp (\vec{x}_1-\vec{\lambda}_2)$ vetor do flano Verificação: R.R. = 2MTT Equações do Fresnel: Condições pronteira dos compos É l H Eungeneia = Etangencia 2 Hangoneil 1 = Hanganois 2 Polarização 5 (El plano de invidençõe) Em Z=0 polamos ererever: (Ei + Ex = Et #= <u>k</u> E Eio + Ero = Eto

- Con Di <u>Ki</u> Eio + con Or <u>Kr</u> Ero = - con Ot <u>Kt</u> Eto

Miw MIKO MINDE = MIKO NINDA / cei de Smell →M, rin D; = Mz rin Dt

$$\begin{cases} E_{io} + E_{\lambda o} = E_{to} \\ -Cor \theta_{i} \frac{K_{i}}{M_{i}} E_{io} + Cor \theta_{\lambda} \frac{K_{\lambda}}{M_{\lambda}} E_{\lambda o} = -Cor \theta_{t} \frac{K_{t}}{M_{t}} E_{to} \end{cases} \begin{cases} E_{io} + E_{\lambda o} = E_{to} \\ E_{io} - E_{\lambda o} \end{cases} Cor \theta_{i} \frac{K_{i}}{M_{i}} E_{io} = -Cor \theta_{t} \frac{K_{t}}{M_{t}} E_{to} \end{cases} \begin{cases} E_{io} + E_{\lambda o} = E_{to} \\ E_{io} - E_{\lambda o} \end{cases} Cor \theta_{i} \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{E_{io}}{E_{io}} = \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} + \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} \\ E_{io} = \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} + \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} \end{cases} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{E_{to}}{E_{io}} = \frac{1}{M_{i}} Cor \theta_{i} \\ \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} + \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} \end{cases} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{E_{to}}{E_{io}} = \frac{1}{M_{i}} Cor \theta_{i} \\ \frac{M_{i}}{M_{i}} Cor \theta_{i} \end{cases} \end{cases} \end{cases}$$

Equações de Eremel (Polonização P) 1

Condições prentaire dos combine
$$\bar{E}$$
 e \bar{H} $\bar{E}_{tangencial} = \bar{E}_{tangencial} 2$
 $H_{tangencial} = \bar{E}_{tangencial} 2$
 $H_{tangencial} = \bar{E}_{tangencial} 2$
 $H_{tangencial} = \bar{E}_{tangencial} = \bar{E}_{tangencial$

eguações de Fremol Polorização P

M1 (2010) + H; (2000)

Refletancia e transmitancia na neferficie de reforação entre dos meios LHI não condutores

$$M_1$$
 M_1
 M_1
 M_1
 M_2
 M_1
 M_2
 M_1
 M_2
 M_3
 M_4
 M_4
 M_5
 M_4
 M_5
 M_6
 M_7
 M_8
 M_8
 M_8
 M_8
 M_8
 M_8
 M_9
 M_9

Reflectances:
$$R = \frac{P_N}{P_C} = \frac{A_N I_N}{A_C I_C} = \frac{I_N}{I_C} = \frac{\langle |\vec{S}_N| \rangle}{\langle |\vec{S}_C| \rangle} = \frac{\langle |\vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle |\vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_C| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_N| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_N| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_N| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_N| \rangle} = \frac{\langle \vec{E}_N \times |\vec{H}_N| \rangle}{\langle \vec{E}_C \times |\vec{H}_N| \rangle}$$

Transmitância:
$$T = \frac{P_t}{P_i} = \frac{A_t I_t}{A_i I_i} = \frac{dl \, \omega r \partial_t}{dl \, \omega r \partial_t I_t} = \frac{\omega r \partial_t}{\omega r \partial_t} \frac{I_z}{I_i} = \frac{\omega r \partial_t}{\omega r$$

$$T = \frac{\cos\theta_t}{\cos\theta_i} \frac{m_2}{m_1} \left(\frac{E_{to}}{E_{io}}\right)^2 \qquad T + R = 1 \Rightarrow Courewagas$$
 da energia

lei de Lambert-Beer: I(d)=Io 2 ad (meio com fordas)

Experiência laboratorial:

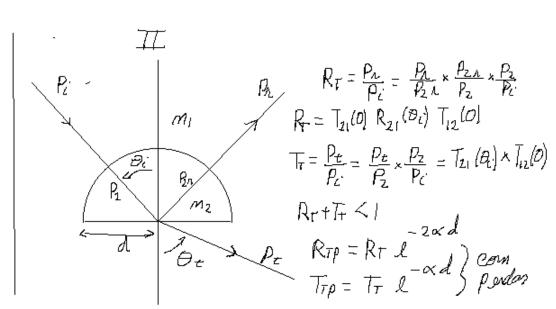
$$R_{T} = \frac{P_{L}}{P_{L}} = R_{12}(\Theta_{L})$$

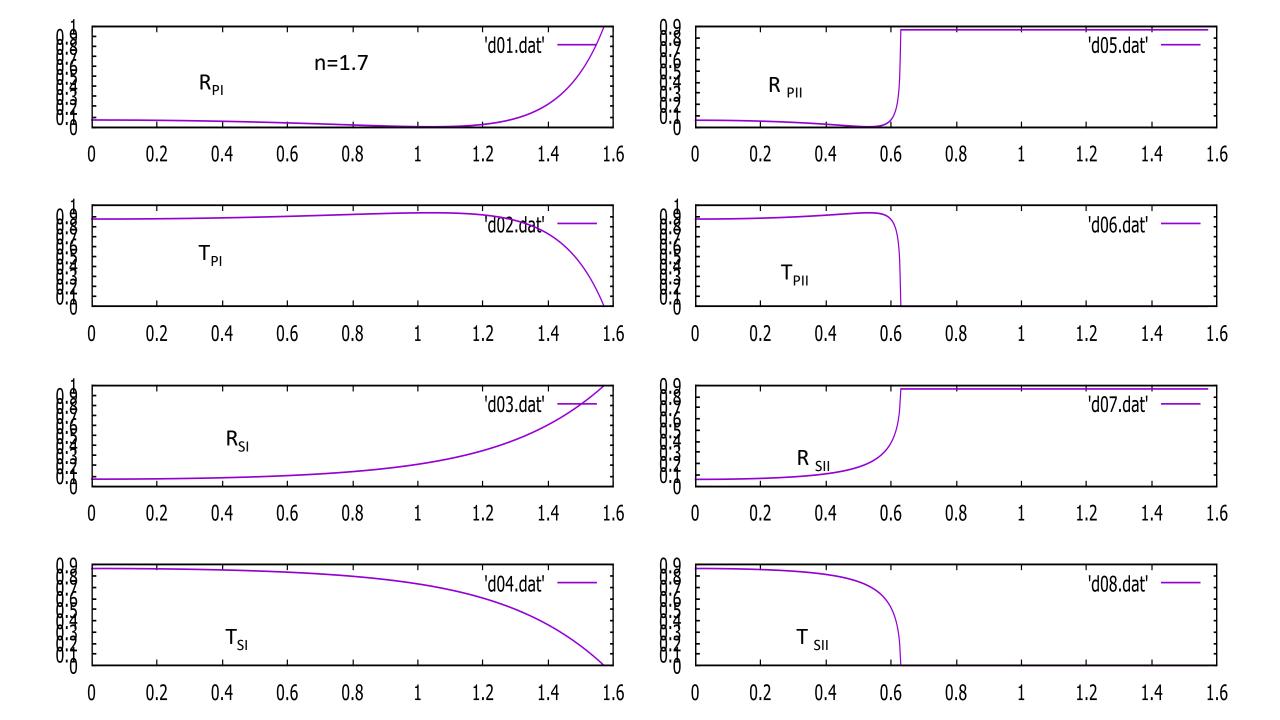
$$T_{F} = \frac{P_{L}}{P_{L}} = \frac{P_{L}}{P_{L}} \times \frac{P_{Z}}{P_{C}} = T_{21}(O) \times T_{12}(\Theta_{L})$$

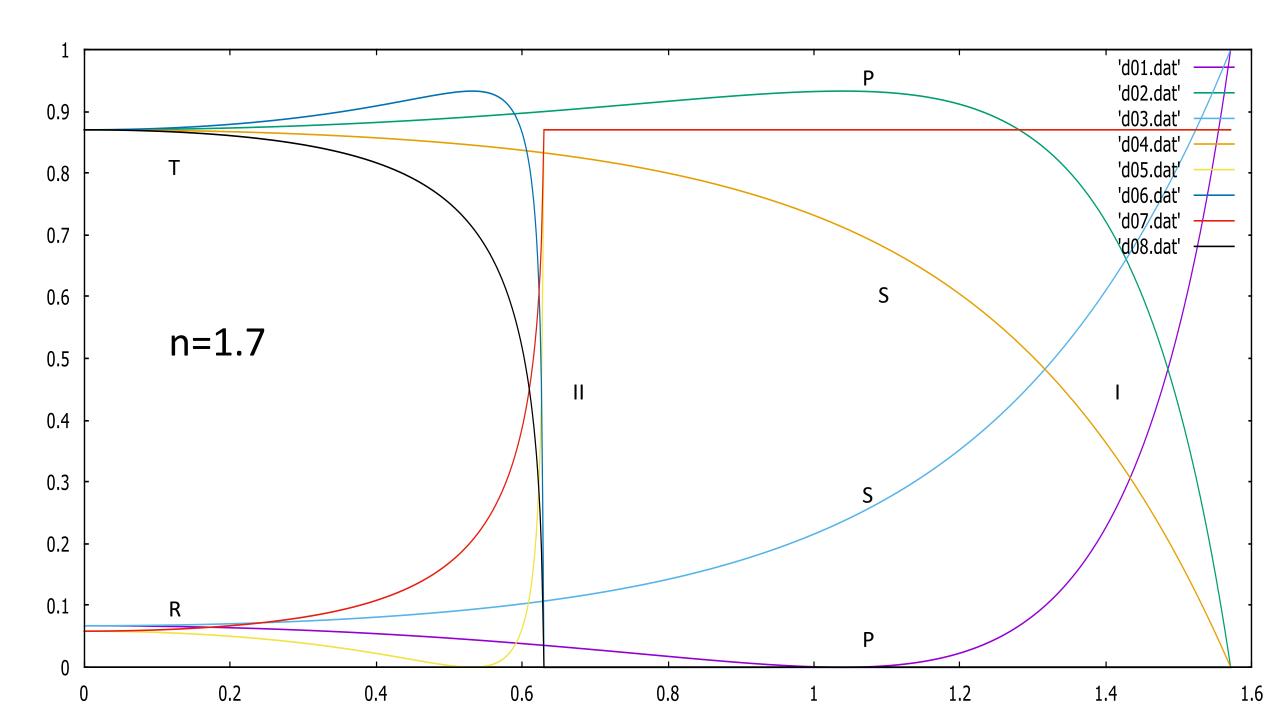
$$R_{T} + T_{T} < I \qquad T_{12}(0) = T_{21}(O) = \frac{4M_{1}M_{2}}{(M_{1}+M_{2})^{2}} |_{\mathcal{U}_{I} = \mathcal{U}_{L}}$$

$$T_{TP} = T_{F} \int_{-\infty}^{-\infty} d R_{TP} = R_{T}$$

$$Com forder$$







FIM