

Eletrromagnetismo II – 1º Semestre de 2007

Noturno - Prof. Alvaro Vannucci

13ª aula – 20/abr/2007

- Vimos: Ondas Esféricas (vácuo):

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{E} = \vec{r} \times \vec{\nabla} \Psi \\ \vec{B} = -\frac{i}{\omega} \vec{\nabla} \times (\vec{r} \times \vec{\nabla} \Psi) \end{array} \right. \text{ (modo TE)} \quad \text{e} \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{E}' = \frac{ic}{\omega} \vec{\nabla} \times (\vec{r} \times \vec{\nabla} \psi) \\ \vec{B}' = \frac{1}{c} \vec{r} \times \vec{\nabla} \psi \end{array} \right. \text{ (modo TM)} ;$$

sendo que ψ satisfaz: $\nabla^2 \Psi + \left(\frac{\omega}{c}\right)^2 \Psi = 0$
(equação Escalar de Helmholtz)

- Solução geral: $\psi_{\ell m} = \sqrt{\frac{\pi}{2Kr}} Z_{\ell}(kr) P_{\ell}^m(\cos \theta) e^{\pm im\phi}$
(obtida pela “Técnica de Separação de Variáveis”)
- funções de Bessel polinômios de Legendre

- Por exemplo: Para $m = 0$ (simetria em ϕ) e $\ell = 1$: $\psi_{1,0} = \frac{1}{Kr} e^{ikr} \left(1 + \frac{i}{Kr}\right) \cos \theta$

sendo que, em coordenadas esféricas:

$$\vec{\nabla} \psi_{1,0} = \frac{\partial \psi_{1,0}}{\partial r} \hat{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial \psi_{1,0}}{\partial \theta} \hat{e}_{\theta} + \underbrace{\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \psi_{1,0}}{\partial \phi}}_{\text{simetria}} \hat{e}_{\phi}$$

- De forma que: $\vec{\nabla} \psi_{1,0} = e^{ikr} \left[\frac{i}{r} - \frac{2}{Kr^2} - \frac{2i}{K^2 r^3} \right] \cos \theta \hat{e}_r - e^{ikr} \left[\frac{1}{Kr^2} + \frac{1}{K^2 r^3} \right] \sin \theta \hat{e}_{\theta}$,

- Então: $\vec{E} = \vec{r} \times \vec{\nabla} \psi \Rightarrow \vec{E} = -E_0 e^{ikr} \left(\frac{1}{K} + \frac{i}{K^2 r^2} \right) \sin \theta \hat{e}_{\phi}$

- Quanto ao campo \vec{B} correspondente: $\vec{B} = \frac{-i}{\omega} \vec{\nabla} \times \vec{E}$ (ver apêndice) \Rightarrow

$$\Rightarrow \vec{B} = \frac{i}{\omega} E_0 e^{ikr} \left(\frac{1}{K} + \frac{i}{K^2 r^2} \right) \cos \theta \hat{e}_r - \frac{i}{\omega} E_0 e^{ikr} \left(\frac{i}{r} - \frac{1}{Kr^2} - \frac{i}{K^2 r^3} \right) \sin \theta \hat{e}_{\theta}$$

(notando que \vec{B} também possui componente em \hat{e}_r !)

Ondas na Interface entre dois meios materiais

- Vamos analisar o que ocorre quando uma onda EM encontra a interface entre dois meios. Neste estudo, será importante fazermos uso das condições de continuidade dos campos EM:

$$\begin{cases} E_{1t} = E_{2t} \\ D_{1n} - D_{2n} = \sigma_{\text{livres}} \\ H_{1t} - H_{2t} = \kappa_{\perp \text{livres}} \\ B_{1n} = B_{2n} \end{cases}$$

densidade superficial de corrente normal à circuitação

- Analisemos primeiro a **Incidência Normal** na **interface de 2 meios não-condutores**.
- Para facilitar, vamos trabalhar com ondas planas, linearmente polarizadas:

$$\begin{cases} \vec{E}_i = \hat{e}_x E_{ix} e^{i(K_iz - \omega t)} \\ \vec{E}_r = -\hat{e}_x E_{rx} e^{i(K_iz + \omega t)} \\ \vec{E}_t = \hat{e}_x E_{tx} e^{i(K_iz - \omega t)} \end{cases}; \text{ sendo que } \begin{cases} K_r = K_i = \frac{n_1 \omega}{c} \\ K_t = \frac{n_2 \omega}{c} \end{cases}$$

- Na configuração dos campos acima, assumimos que \vec{E}_r inverte a fase, em vez de \vec{B}_r (por causa de \vec{S}). Veremos depois se isto é verdade...

- Campos magnéticos correspondentes: $\left(\vec{B} = \frac{n}{c} \hat{u} \times \vec{E} \right)$

$$\begin{cases} c\vec{B}_i = \hat{e}_y n_1 E_{ix} e^{i(K_iz - \omega t)} \\ c\vec{B}_r = \hat{e}_y n_1 E_{rx} e^{-i(K_iz + \omega t)} \\ c\vec{B}_t = \hat{e}_y n_2 E_{tx} e^{i(K_iz - \omega t)} \end{cases}$$

$\hat{e}_z \equiv$ direção da propagação da onda

- Agora, na **interface** ($z = 0$), note que a **condição de continuidade** $E_{1t} = E_{2t}$ impõe que:

$$E_{ix} e^{-i\omega t} - E_{rx} e^{-i\omega t} = E_{tx} e^{-i\omega t}; \text{ que deve valer para qualquer instante } t.$$

- Então, dados E_{ix} , E_{rx} e $E_{tx} \Rightarrow$ a igualdade será sempre satisfeita (para qualquer t) se :

$$\omega_i = \omega_r = \omega_t = \omega \text{ (o mesmo vale para o campo } \vec{B} \text{)}.$$

- Na **incidência normal**, como só há componentes tangenciais dos campos (ainda supondo interface em $z = 0$):

$$E_{1t} = E_{2t} \Rightarrow (E_{ix} - E_{rx}) e^{-i\omega t} = E_{tx} e^{-i\omega t} \Rightarrow E_{ix} - E_{rx} = E_{tx} \quad (1)$$

$$H_{1t} = H_{2t} \Rightarrow (\mu_1 \sim \mu_2 \sim \mu_0) \Rightarrow B_{1t} = B_{2t} \Rightarrow \frac{n_1}{c}(E_{ix} - E_{rx}) = \frac{n_2}{c} \Rightarrow (E_{ix} - E_{rx}) = \frac{n_2}{n_1} \quad (2)$$

- Destas duas equações obtêm-se ondas *Refletidas* e *Transmitidas* em função da onda *Incidente*:

$$(ver\ apêndice) \begin{cases} E_{rx} = \frac{n_2 - n_1}{n_2 + n_1} E_{ix} \\ E_{tx} = \frac{2n_1}{n_2 + n_1} E_{ix} \end{cases} \quad (\text{obs: não confundir } t \text{ de } \underline{\text{transmitida}} \text{ com } \underline{\text{transversal}}) \quad (3)$$

- De forma que as Razões entre as Amplitudes são totalmente determinadas pelos índices de refração dos 2 meios.

$$Da\ mesma\ maneira: \begin{cases} B_{ry} = \frac{n_2 - n_1}{n_2 + n_1} B_{iy} \\ B_{ty} = \frac{2n_1}{n_2 + n_1} B_{iy} \end{cases} \quad (4)$$

- Agora, a partir das equações (3) e (4), podemos adotar um critério para estabelecer qual campo inverte a fase.

$$Por\ exemplo, \text{ se } n_2 > n_1 \Rightarrow \begin{cases} E_{rx} \propto +E_{ix} \\ B_{ry} \propto +B_{iy} \end{cases} \quad (!)$$

- O sinal do campo elétrico (e do campo magnético) indica que a hipótese inicial (\vec{E} inverte a fase) está correta!

- Se tivéssemos suposto, inicialmente, que \vec{B} inverte a fase (para $n_2 > n_1$), teríamos obtido acima sinal negativo no lado direito.

$$Portanto, \text{ para } \begin{cases} n_2 > n_1 \Rightarrow \vec{E} \text{ inverte a fase} \\ n_2 < n_1 \Rightarrow \vec{B} \text{ inverte a fase} \end{cases}$$

- Agora, as razões entre as amplitudes dos campos elétricos recebem o nome de “*Coefficientes de Fresnel*”:

$$r_{12} = \frac{E_{rx}}{E_{ix}} = \frac{n_2 - n_1}{n_1 + n_2} \quad e \quad t_{12} = \frac{E_{tx}}{E_{ix}} = \frac{2n_1}{n_1 + n_2} ; \text{ para incidência normal}$$

(índices indicam passagem do meio 1 para o meio 2)

- Mas, usualmente, estaremos interessados na potência (Energia/Tempo) média da radiação refletida e transmitida, ou seja, queremos a intensidade (\bar{S}) das ondas:

$$I = \bar{S} = \overline{\vec{E} \times \vec{H}} = \frac{1}{\mu_0} \overline{E\vec{B}} = \left(E = vB = \frac{c}{n} B \right) = \frac{n}{\mu_0 c} E^2 = \frac{1}{2} \frac{n}{\mu_0 c} E_0^2 ; \therefore \bar{S} \propto n E_0^2$$

$$Definem-se\ então\ “\underline{\text{Refletância}}”\ e\ “\underline{\text{Transmitância}}” : \begin{cases} R_N = \frac{\bar{S}_r}{\bar{S}_i} \\ T_N = \frac{\bar{S}_t}{\bar{S}_i} \end{cases} \quad (5)$$

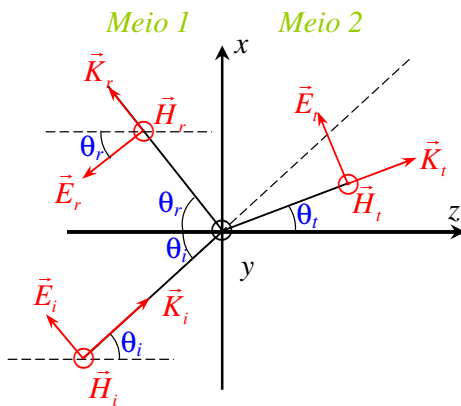
- Na Incidência Normal (substituindo):
$$\begin{cases} R_N = n_{12}^2 \\ T_N = \frac{n_2}{n_1} t_{12}^2 \end{cases} \quad (6)$$

- Pode-se mostrar, facilmente, usando os Coeficientes de Fresnel (ver apêndice), que $R_N + T_N = 1$ para qualquer par de meios não-condutores.
- Esta expressão representa a “Conservação de Energia” da onda, na interface entre os dois meios.
- No caso da onda ser circularmente/elípticamente polarizada \Rightarrow os campos terão componentes nas direções \hat{p} e \hat{s} , em cada meio.
- Pode-se mostrar, porém, que os mesmos Coeficientes de Fresnel valem para cada componente, de forma que:

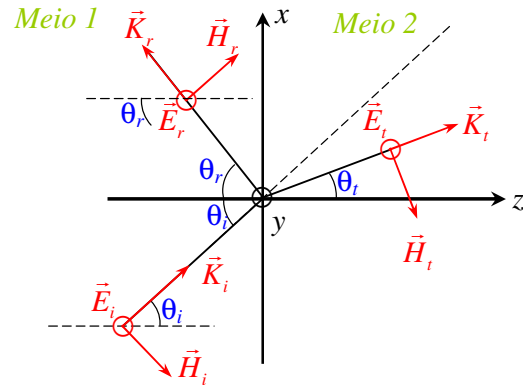
$$I = \bar{S} = \bar{S}_p + \bar{S}_s \quad (\text{a soma das potências equivale à potência total})$$

Incidência Oblíqua

- 1º caso: $\vec{E} \parallel$ ao plano de incidência da onda.



- 2º caso: $\vec{E} \perp$ ao plano de incidência da onda.



- Estes casos têm que ser analisados porque, qualquer onda, com polarização qualquer, poderá ter componentes dos campos satisfazendo uma destas duas situações.
- A idéia agora é utilizar adequadamente as condições de continuidade dos campos:

$$\begin{cases} H_{\parallel} = H_{2\parallel} \\ E_{\parallel} = E_{2\parallel} \end{cases} \quad (\text{equivalentes às componentes tangenciais})$$

- E obter as Equações de Fresnel correspondentes, de forma que alguns resultados já conhecidos da Óptica Física sejam facilmente obtidos.
- Os Coefficientes de Fresnel correspondentes serão:

$$\left\{ \begin{array}{l} r_{12\parallel} = \left(\frac{E_{0r}}{E_{0i}} \right)_{\parallel} = \frac{n_2 \cos \theta_i - n_1 \cos \theta_t}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t} \\ t_{12\parallel} = \left(\frac{E_{0t}}{E_{0i}} \right)_{\parallel} = \frac{2n_1 \cos \theta_i}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t} \end{array} \right. ; \quad \left\{ \begin{array}{l} r_{12\perp} = \left(\frac{E_{0r}}{E_{0i}} \right)_{\perp} = \frac{n_1 \cos \theta_i - n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i + n_2 \cos \theta_t} \\ t_{12\perp} = \left(\frac{E_{0t}}{E_{0i}} \right)_{\perp} = \frac{2n_1 \cos \theta_i}{n_1 \cos \theta_i + n_2 \cos \theta_t} \end{array} \right.$$

note que, com respeito a este caso (\vec{E} oscilando no eixo x), para $\theta_i = \theta_r = 0^\circ$ caímos no caso de *Incidência Normal*.

(iremos manter os índices \perp e \parallel com relação ao plano de incidência, e os t e n com relação ao plano da interface!)

- Na próxima aula, mostraremos um destes casos como exemplo.
- Mas agora, vamos tratar das *Potências de Radiação* incidente, refletida e transmitida; note que só irá nos interessar, nos cálculos, as componentes perpendiculares dos campos com respeito à interface.
- Assim, a **Refletância** e a **Transmitância** serão dadas:

$$R = \frac{\overline{S}_r \cos \theta_r}{\overline{S}_i \cos \theta_i} = \frac{\overline{S}_r}{\overline{S}_i} = \frac{I_r}{I_i} = r_{12}^2$$

$$T = \frac{\overline{S}_t \cos \theta_t}{\overline{S}_i \cos \theta_i} = \frac{\left(\frac{1}{2}\right) \left(\frac{n_2}{\mu_0 c}\right) E_{0t}^2 \cos \theta_t}{\left(\frac{1}{2}\right) \left(\frac{n_1}{\mu_0 c}\right) E_{0i}^2 \cos \theta_i} = \frac{n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i} \left(\frac{E_{0t}}{E_{0i}} \right)^2 = t_{12}^2$$

• Ou seja: $\left\{ \begin{array}{l} R_{\perp} = r_{\perp}^2; \\ T_{\perp} = \frac{n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i} t_{\perp}^2; \end{array} \right. ; \quad \left\{ \begin{array}{l} R_{\parallel} = r_{\parallel}^2 \\ T_{\parallel} = \frac{n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i} t_{\parallel}^2 \end{array} \right.$

- Assim, os *Coefficientes de Fresnel* permitem que se obtenha R e T a partir de n_1 , n_2 , θ_i e θ_t ($\theta_r = \theta_i$) que são facilmente obtidos.

Apêndices

$$\vec{B} = -\frac{i}{\omega} \vec{\nabla} \times \vec{E} = \frac{-i}{\omega} \left[\frac{1}{r \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta E_\phi) \right) \hat{e}_r - \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r E_\phi) \hat{e}_\theta \right]$$

(fazendo E apenas na direção ϕ)

$$\frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta E_\phi) = \frac{\partial}{\partial \theta} \left[(\sin \theta) (-E_0 e^{iKr}) \left(\frac{1}{Kr} + \frac{i}{K^2 r^2} \right) \sin \theta \right]$$

$$= -E_0 e^{iKr} \left(\frac{1}{Kr} + \frac{i}{K^2 r^2} \right) \underbrace{\frac{\partial}{\partial \theta} \sin^2 \theta}_{=2 \sin \theta \cos \theta}$$

$$B_r = -\frac{i}{\omega r \sin \theta} (-) E_0 e^{iKr} \left(\frac{1}{Kr} + \frac{i}{K^2 r^2} \right) 2 \sin \theta \cos \theta$$

$$= \frac{2i}{\omega} E_0 e^{iKr} \left(\frac{1}{Kr^2} + \frac{i}{K^2 r^3} \right) \cos \theta$$

...o mesmo processo sendo empregado para B_θ .

De (1)

$$n_1 E_{ix} + n_1 E_{rx} = n_2 E_{ix} - n_2 E_{rx} \rightarrow (n_1 - n_2) E_{ix} = -(n_1 + n_2) E_{rx}$$

$$\Rightarrow E_{rx} = \frac{(n_2 - n_1)}{(n_1 + n_2)} E_{ix}$$

$$\begin{aligned} R_N + T_N &= r_{12}^2 + \frac{n_2}{n_1} t_{12}^2 = \frac{n_1^2 + n_2^2 - 2n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2} + \frac{n_2}{n_1} \cdot \frac{4n_1^2}{(n_1 + n_2)^2} \\ &= \frac{n_1^2 + n_2^2 - 2n_1 n_2 + 4n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2} = \frac{n_1^2 + n_2^2 + 2n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2} = \frac{(n_1 + n_2)^2}{(n_1 + n_2)^2} = 1 \end{aligned}$$