



4302212 – Física IV

Polarização – III

# Equações de Maxwell

**Vácuo:** ausência de cargas ( $\rho = 0$ ) e correntes ( $\mathbf{j} = \mathbf{0}$ ) livres:

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0 \qquad \nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \qquad \nabla \times \mathbf{B} = \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t}$$

**Dielétricos:** ausência de cargas ( $\rho = 0$ ) e correntes ( $\mathbf{j} = \mathbf{0}$ ) livres:

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0 \qquad \nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \qquad \nabla \times \mathbf{B} = \mu \epsilon \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t}$$

# Ondas EM em Meios Dielétricos

Em vista das equações de Maxwell, todos os resultados discutidos anteriormente para o vácuo valerão em dielétricos, desde que

$$\mu_0 \rightarrow \mu ; \quad \epsilon_0 \rightarrow \epsilon$$

**Equação de Onda:** Abaixo, indicamos as componentes  $i = x, y, z$

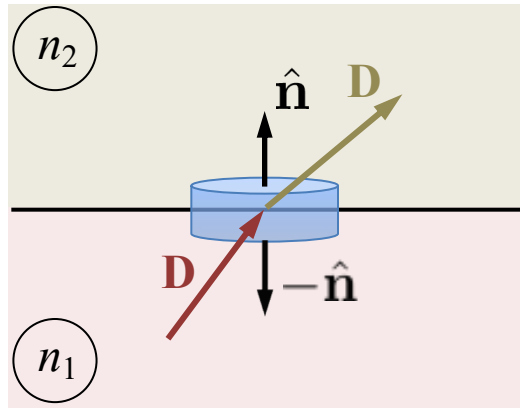
$$\nabla^2 E_i - \mu\epsilon \frac{\partial^2 E_i}{\partial t^2} = 0 \quad \nabla^2 B_i - \mu\epsilon \frac{\partial^2 B_i}{\partial t^2} = 0$$

**Velocidade de Propagação:** Para vários materiais,  $\mu \approx \mu_0$

$$v = \frac{1}{\sqrt{\mu\epsilon}} = \frac{c}{n}$$

$$n = \sqrt{\frac{\mu\epsilon}{\mu_0\epsilon_0}} \approx \sqrt{\kappa} \quad (\text{índice de refração resulta da polarização dielétrica})$$

# Condições de Contorno



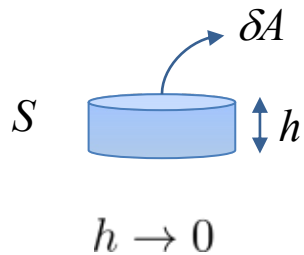
Interface entre dois meios dielétricos e lineares na ausência de cargas ( $\rho = 0$ ) e correntes ( $\mathbf{j} = \mathbf{0}$ ) livres.

Lei de Gauss ( $\rho = 0$ ):

$$\lim_{h \rightarrow 0} \int_S \mathbf{D} \cdot \hat{\mathbf{n}} dA = 0$$

$$\epsilon_2 E_2^\perp = \epsilon_1 E_1^\perp$$

Superfície gaussiana muito estreita:

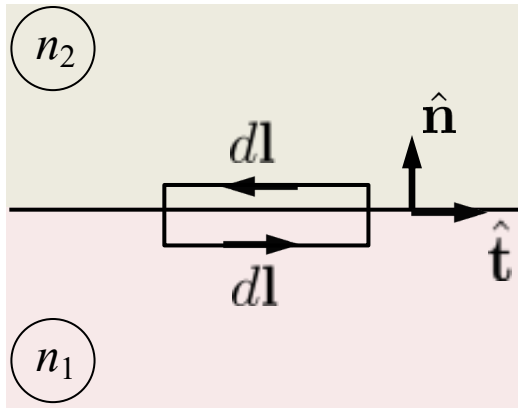


Inexistência de monopólios magnéticos:

$$\lim_{h \rightarrow 0} \int_S \mathbf{B} \cdot \hat{\mathbf{n}} dA = 0$$

$$B_2^\perp = B_1^\perp$$

# Condições de Contorno



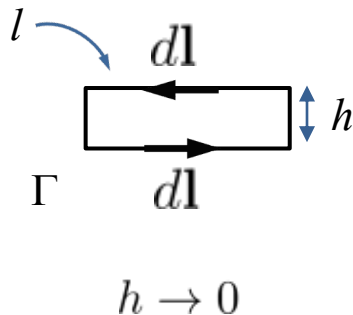
Lei de Faraday:

$$\oint_{\Gamma} \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = -\frac{d}{dt} \int_S \mathbf{B} \cdot \hat{\mathbf{n}} dA$$

0, pois  $h \rightarrow 0$

$$E_1^{\parallel} = E_2^{\parallel}$$

Circuito amperiano muito estreito:



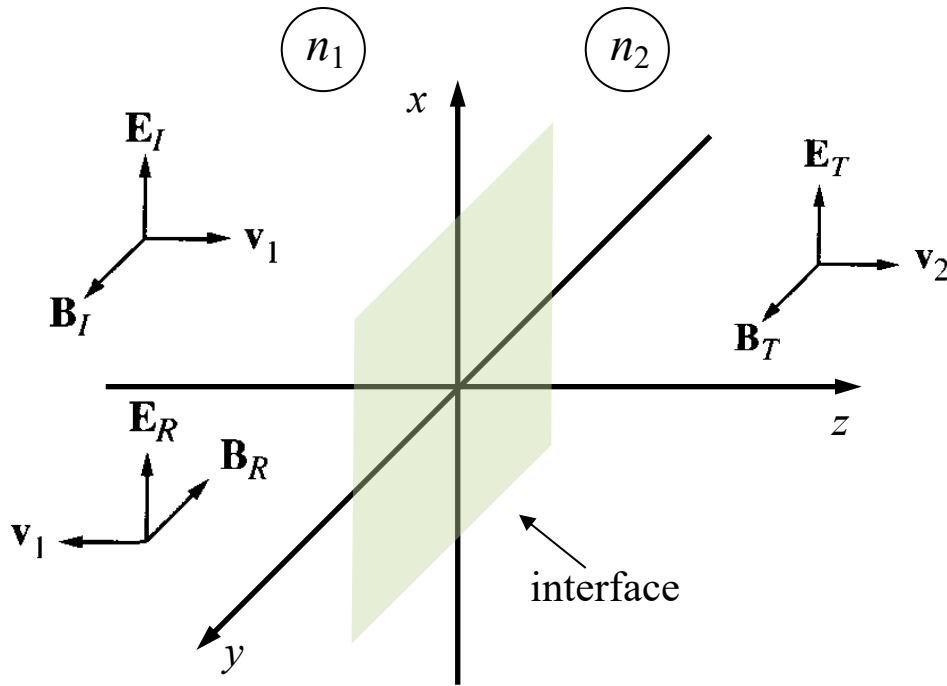
Lei de Ampère-Maxwell ( $\mathbf{j} = \mathbf{0}$ ):

$$\oint_{\Gamma} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \frac{d}{dt} \int_S \mathbf{D} \cdot \hat{\mathbf{n}} dA$$

0, pois  $h \rightarrow 0$

$$\frac{1}{\mu_1} B_1^{\parallel} = \frac{1}{\mu_2} B_2^{\parallel}$$

# Incidência Normal



Onda incidente:

$$\begin{aligned}\mathbf{E}_I(z, t) &= A_I e^{i(k_1 z - \omega t + \delta)} \hat{\mathbf{x}} \\ &= \tilde{A}_I e^{i(k_1 z - \omega t)} \hat{\mathbf{x}}\end{aligned}$$

$$\mathbf{B}_I(z, t) = \frac{1}{v_1} \tilde{A}_I e^{i(k_1 z - \omega t)} \hat{\mathbf{y}}$$

Onda transmitida:

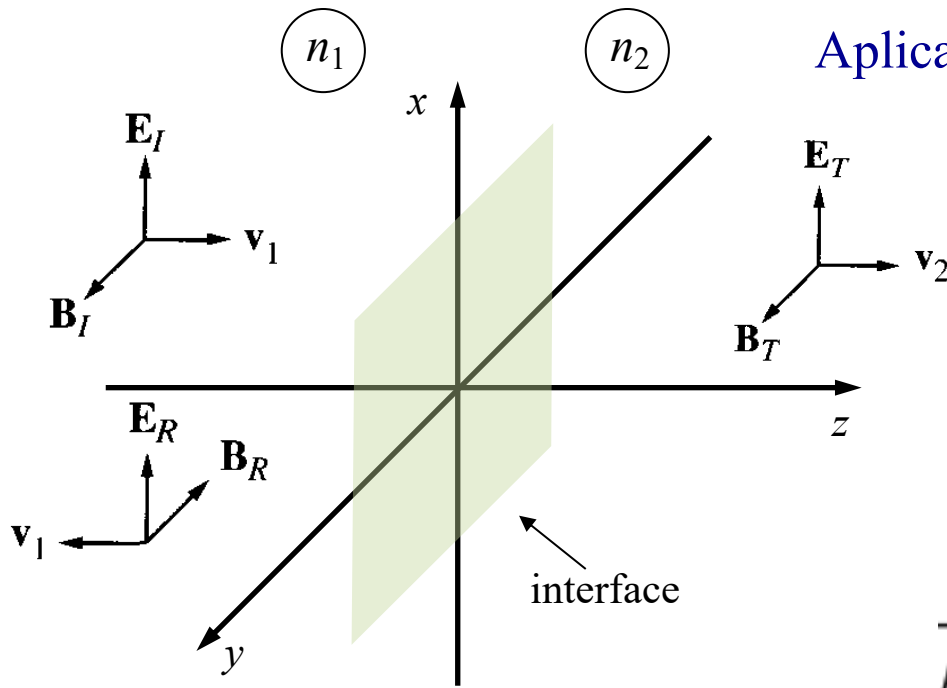
$$\mathbf{E}_T(z, t) = \tilde{A}_T e^{i(k_2 z - \omega t)} \hat{\mathbf{x}}$$

$$\mathbf{B}_T(z, t) = \frac{1}{v_2} \tilde{A}_T e^{i(k_2 z - \omega t)} \hat{\mathbf{y}}$$

Onda refletida:

$$\mathbf{E}_R(z, t) = \tilde{A}_R e^{i(-k_1 z - \omega t)} \hat{\mathbf{x}}$$

$$\mathbf{B}_R(z, t) = -\frac{1}{v_1} \tilde{A}_R e^{i(-k_1 z - \omega t)} \hat{\mathbf{y}}$$



Aplicando as condições de contorno ( $z = 0$ ):

1) Campo Elétrico:

$$\tilde{A}_I + \tilde{A}_R = \tilde{A}_T$$

2) Campo Magnético:

$$\frac{1}{\mu_1} \left( \frac{1}{v_1} \tilde{A}_I - \frac{1}{v_1} \tilde{A}_R \right) = \frac{1}{\mu_2} \frac{1}{v_2} \tilde{A}_T$$

Condições de contorno:

$$E_1^{\parallel} = E_2^{\parallel}$$

$$\frac{1}{\mu_1} B_1^{\parallel} = \frac{1}{\mu_2} B_2^{\parallel}$$

Equacionando:

$$\tilde{A}_R = \left( \frac{1 - \beta}{1 + \beta} \right) \tilde{A}_I \quad \tilde{A}_T = \left( \frac{2}{1 + \beta} \right) \tilde{A}_I$$

$$\beta = \frac{\mu_1 v_1}{\mu_2 v_2} = \frac{\mu_1 n_2}{\mu_2 n_1}$$

Consideremos as fases, lembrando que  $\mu \approx \mu_0$ :  $\beta \approx \frac{v_1}{v_2} = \frac{n_2}{n_1}$

1) Amplitude refletida:

$$\tilde{A}_R = \left( \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right) \tilde{A}_I$$

caso  $n_1 > n_2$ :

$$\tilde{A}_R = \left( \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right) \tilde{A}_I = \left| \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right| \tilde{A}_I$$

caso  $n_1 < n_2$ :

$$\tilde{A}_R = - \left| \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right| \tilde{A}_I = \tilde{A}_I e^{i\pi}$$

2) Amplitude transmitida (refratada):

$$\tilde{A}_T = \left( \frac{2n_1}{n_1 + n_2} \right) \tilde{A}_I$$



# Conservação da Energia

Intensidade do vetor de Poynting (onda plana monocromática):

$$\mathbf{S} = \frac{1}{\mu} \mathbf{E} \times \mathbf{B} \quad \langle \mathbf{S} \rangle = I = \frac{1}{2} v \epsilon A^2 \hat{\mathbf{z}}$$

**Coefficiente de Reflexão:**  $R \equiv \frac{I_R}{I_I} = \left( \frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2$

**Coefficiente de Transmissão:**  $T \equiv \frac{I_T}{I_I} = \frac{\epsilon_2 v_2}{\epsilon_1 v_1} \frac{(2n_1)^2}{(n_1 + n_2)^2} = \frac{4n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2}$

$$R + T = 1$$

$$I_R + I_T = I_I$$