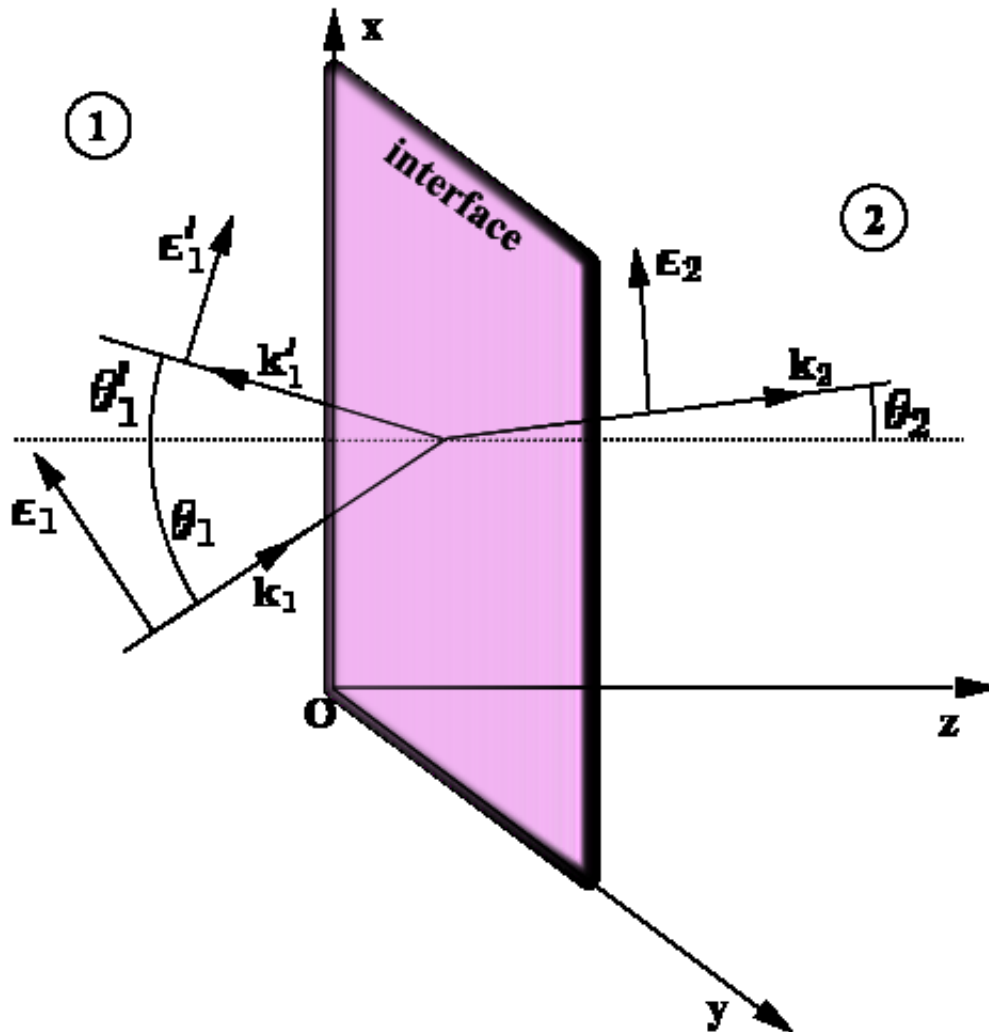


Reflexão e refração de ondas eletromagnéticas em interfaces planas entre dielétricos

Para ilustrar a utilização das condições de contorno para os campos, tratemos a reflexão e a refração de ondas eletromagnéticas planas por interfaces entre dielétricos lineares, homogêneos e isotrópicos. Para não trivializar a discussão, vamos considerar que o vetor de onda incidente não seja paralelo à interface entre os dois meios dielétricos. Há dois casos linearmente independentes que consideramos abaixo.

Campo elétrico paralelo ao plano de incidência



Nesse caso, escolhemos o sistema de coordenadas de forma que a interface entre os dois meios dielétricos coincida com o plano xy . Também indexamos os meios dielétricos de modo que o meio 1 tenha $z < 0$ e o meio 2 tenha $z > 0$. Assim, a normal à interface é o versor \hat{z} . O plano de incidência é formado pelo vetor de onda incidente, \mathbf{k}_1 , e pela normal à interface, \hat{z} . Escolhemos o plano de incidência como o plano xz . Como a incidência não é normal à interface, temos

$$\mathbf{k}_1 = \hat{z}k_1 \cos \theta_1 + \hat{x}k_1 \sin \theta_1,$$

onde k_1 é o módulo do vetor \mathbf{k}_1 e θ_1 é o ângulo de incidência, isto é, o ângulo entre o vetor de onda, \mathbf{k}_1 , e a normal à interface, \hat{z} . Escolhemos polarização plana e o campo elétrico incidente paralelo ao plano de incidência, ou seja,

$$\epsilon_1 = (-\hat{z}\epsilon_{01} \sin \theta_1 + \hat{x}\epsilon_{01} \cos \theta_1) \exp(izk_1 \cos \theta_1 + ixk_1 \sin \theta_1 - i\omega t).$$

Por isotropia e homogeneidade dos meios dielétricos, as ondas refletida e refratada têm polarizações planas também paralelas ao plano de incidência e podemos escrever

$$\boldsymbol{\epsilon}'_1 = (\hat{\mathbf{z}}\epsilon'_{01} \sin \theta'_1 + \hat{\mathbf{x}}\epsilon'_{01} \cos \theta'_1) \exp(-izk_1 \cos \theta'_1 + ixk_1 \sin \theta'_1 - i\omega t),$$

para a onda refletida, com

$$\mathbf{k}'_1 = -\hat{\mathbf{z}}k_1 \cos \theta'_1 + \hat{\mathbf{x}}k_1 \sin \theta'_1,$$

e

$$\boldsymbol{\epsilon}_2 = (-\hat{\mathbf{z}}\epsilon_{02} \sin \theta_2 + \hat{\mathbf{x}}\epsilon_{02} \cos \theta_2) \exp(izk_2 \cos \theta_2 + ixk_2 \sin \theta_2 - i\omega t),$$

para a onda refratada, com

$$\mathbf{k}_2 = \hat{\mathbf{z}}k_2 \cos \theta_2 + \hat{\mathbf{x}}k_2 \sin \theta_2.$$

Notemos que já escolhemos os campos elétricos de modo a serem ortogonais aos respectivos vetores de onda. Os ângulos θ'_1 e θ_2 são, respectivamente, os ângulos de reflexão e refração.

Utilizando a Lei de Indução de Faraday,

$$\nabla \times \boldsymbol{\epsilon} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \boldsymbol{\beta}}{\partial t},$$

e a definição de índice de refração, obtemos

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\beta}_1 &= \frac{c\mathbf{k}_1}{\omega} \times \boldsymbol{\epsilon}_1 \\ &= n_1\epsilon_{01} (\hat{\mathbf{z}} \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{x}} \sin \theta_1) \times (-\hat{\mathbf{z}} \sin \theta_1 + \hat{\mathbf{x}} \cos \theta_1) \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t) \\ &= n_1\epsilon_{01} (\hat{\mathbf{z}} \times \hat{\mathbf{x}} \cos^2 \theta_1 - \hat{\mathbf{x}} \times \hat{\mathbf{z}} \sin^2 \theta_1) \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t) \\ &= \hat{\mathbf{y}}n_1\epsilon_{01} \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t). \end{aligned}$$

Analogamente,

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\beta}'_1 &= n_1\epsilon'_{01} (-\hat{\mathbf{z}} \times \hat{\mathbf{x}} \cos \theta'_1 \cos \theta'_1 + \hat{\mathbf{x}} \times \hat{\mathbf{z}} \sin \theta'_1 \sin \theta'_1) \exp(i\mathbf{k}'_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t) \\ &= -\hat{\mathbf{y}}n_1\epsilon'_{01} \exp(i\mathbf{k}'_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t) \end{aligned}$$

e

$$\boldsymbol{\beta}_2 = \hat{\mathbf{y}}n_2\epsilon_{02} \exp(i\mathbf{k}_2 \cdot \mathbf{r} - i\omega t).$$

Na ausência de cargas e correntes livres, devemos ter

$$\hat{\mathbf{z}} \cdot (\varepsilon_2\boldsymbol{\epsilon}_2 - \varepsilon_1\boldsymbol{\epsilon}_1 - \varepsilon_1\boldsymbol{\epsilon}'_1)|_{z=0} = 0,$$

ou seja,

$$\begin{aligned} 0 &= -\varepsilon_2\epsilon_{02} \sin \theta_2 \exp(ixk_2 \sin \theta_2) + \varepsilon_1\epsilon_{01} \sin \theta_1 \exp(ixk_1 \sin \theta_1) \\ &\quad - \varepsilon_1\epsilon'_{01} \sin \theta'_1 \exp(ixk_1 \sin \theta'_1) \end{aligned}$$

para todo valor de x . Pela independência linear de exponenciais com argumentos distintos, concluímos que

$$k_1 \sin \theta'_1 = k_1 \sin \theta_1,$$

$$k_2 \sin \theta_2 = k_1 \sin \theta_1$$

e, portanto,

$$-\varepsilon_2\epsilon_{02} \sin \theta_2 + \varepsilon_1\epsilon_{01} \sin \theta_1 - \varepsilon_1\epsilon'_{01} \sin \theta_1 = 0.$$

A equação

$$k_1 \sin \theta'_1 = k_1 \sin \theta_1$$

dá a lei de reflexão, isto é,

$$\theta'_1 = \theta_1.$$

A equação

$$k_2 \sin \theta_2 = k_1 \sin \theta_1$$

dá a Lei de Refração de Snell-Descartes, ou seja,

$$n_2 \sin \theta_2 = n_1 \sin \theta_1.$$

Como a componente tangente à interface do campo intensidade magnética é contínua no presente caso, obtemos

$$\hat{\mathbf{z}} \times \left(\frac{1}{\mu_2} \boldsymbol{\beta}_2 - \frac{1}{\mu_1} \boldsymbol{\beta}_1 - \frac{1}{\mu_1} \boldsymbol{\beta}'_1 \right) \Big|_{z=0} = \mathbf{0}.$$

Para simplificar, vamos supor que os dielétricos sejam tais que $\mu_1 = \mu_2 = 1$, isto é, que os dielétricos sejam materiais não magnéticos. Assim,

$$\hat{\mathbf{z}} \times \hat{\mathbf{y}} (n_2 \epsilon_{02} - n_1 \epsilon_{01} + n_1 \epsilon'_{01}) = \mathbf{0},$$

ou seja,

$$n_2 \epsilon_{02} - n_1 \epsilon_{01} + n_1 \epsilon'_{01} = 0.$$

Usando a Lei de Snell-Descartes,

$$k_2 \sin \theta_2 = k_1 \sin \theta_1,$$

vemos que as equações

$$-\epsilon_2 \epsilon_{02} \sin \theta_2 + \epsilon_1 \epsilon_{01} \sin \theta_1 - \epsilon_1 \epsilon'_{01} \sin \theta_1 = 0$$

e

$$n_2 \epsilon_{02} - n_1 \epsilon_{01} + n_1 \epsilon'_{01} = 0$$

são linearmente dependentes. Como a continuidade da componente normal do campo indução magnética está automaticamente satisfeita, resta-nos utilizar a continuidade da componente tangencial do campo elétrico:

$$\hat{\mathbf{z}} \times (\boldsymbol{\epsilon}_2 - \boldsymbol{\epsilon}_1 - \boldsymbol{\epsilon}'_1) \Big|_{z=0} = \mathbf{0}.$$

Essa equação nos dá

$$\epsilon_{02} \cos \theta_2 - \epsilon_{01} \cos \theta_1 - \epsilon'_{01} \cos \theta_1 = 0.$$

Resolvendo o sistema de equações

$$n_2 \epsilon_{02} - n_1 \epsilon_{01} + n_1 \epsilon'_{01} = 0$$

e

$$\epsilon_{02} \cos \theta_2 - \epsilon_{01} \cos \theta_1 - \epsilon'_{01} \cos \theta_1 = 0,$$

obtemos

$$\epsilon'_{01} = \frac{n_1 \cos \theta_2 - n_2 \cos \theta_1}{n_2 \cos \theta_1 + n_1 \cos \theta_2} \epsilon_{01}$$

$$\epsilon_{02} = \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_2 \cos \theta_1 + n_1 \cos \theta_2} \epsilon_{01}.$$

Os coeficientes de Fresnel para esse caso são definidos como

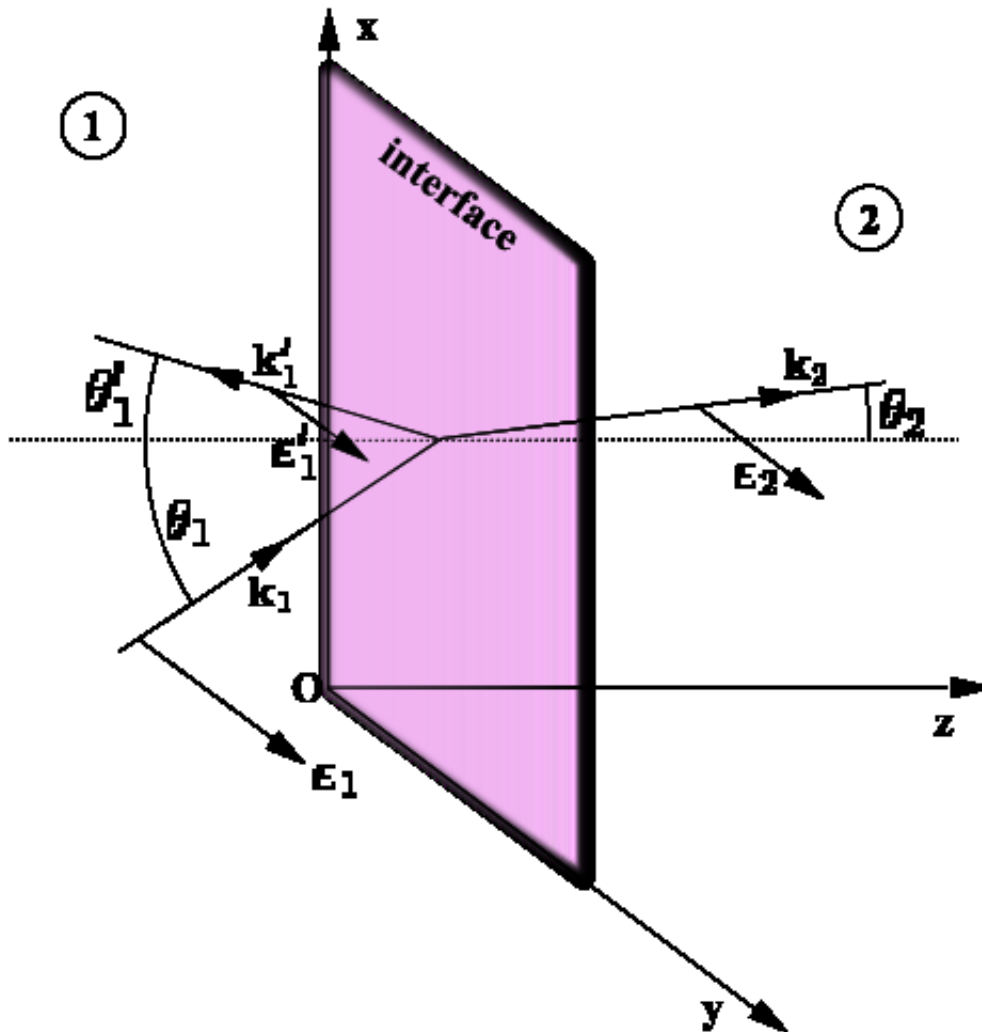
$$r_{12p} = \frac{\epsilon'_{01}}{\epsilon_{01}} = \frac{n_1 \cos \theta_2 - n_2 \cos \theta_1}{n_2 \cos \theta_1 + n_1 \cos \theta_2},$$

para reflexão, e

$$t_{12p} = \frac{\epsilon_{02}}{\epsilon_{01}} = \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_2 \cos \theta_1 + n_1 \cos \theta_2},$$

para transmissão.

Campo elétrico perpendicular ao plano de incidência



Nesse caso, tomamos

$$\begin{aligned} \mathbf{k}_1 &= \hat{\mathbf{z}}k_1 \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{x}}k_1 \sin \theta_1, \\ \mathbf{k}'_1 &= -\hat{\mathbf{z}}k_1 \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{x}}k_1 \sin \theta_1, \\ \mathbf{k}_2 &= \hat{\mathbf{z}}k_2 \cos \theta_2 + \hat{\mathbf{x}}k_2 \sin \theta_2, \end{aligned}$$

como no caso anterior, mas escolhemos os campos elétricos polarizados ao longo do eixo y , isto é,

$$\begin{aligned}\epsilon_1 &= \hat{\mathbf{y}}\epsilon_{01} \exp(izk_1 \cos \theta_1 + ixk_1 \sin \theta_1 - i\omega t), \\ \epsilon'_1 &= \hat{\mathbf{y}}\epsilon'_{01} \exp(-izk_1 \cos \theta_1 + ixk_1 \sin \theta_1 - i\omega t), \\ \epsilon_2 &= \hat{\mathbf{y}}\epsilon_{02} \exp(izk_2 \cos \theta_2 + ixk_2 \sin \theta_2 - i\omega t),\end{aligned}$$

onde já estamos adiantando que vale a lei de reflexão. Assim, usando a Lei de Indução de Faraday,

$$\nabla \times \boldsymbol{\epsilon} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \boldsymbol{\beta}}{\partial t},$$

obtemos

$$\begin{aligned}\boldsymbol{\beta}_1 &= \frac{c\mathbf{k}_1}{\omega} \times \boldsymbol{\epsilon}_1 \\ &= n_1 (\hat{\mathbf{z}} \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{x}} \sin \theta_1) \times \hat{\mathbf{y}}\epsilon_{01} \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t) \\ &= n_1 (-\hat{\mathbf{x}} \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{z}} \sin \theta_1) \epsilon_{01} \exp(i\mathbf{k}_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t), \\ \boldsymbol{\beta}'_1 &= n_1 (\hat{\mathbf{x}} \cos \theta_1 + \hat{\mathbf{z}} \sin \theta_1) \epsilon'_{01} \exp(i\mathbf{k}'_1 \cdot \mathbf{r} - i\omega t)\end{aligned}$$

e

$$\boldsymbol{\beta}_2 = n_1 (-\hat{\mathbf{x}} \cos \theta_2 + \hat{\mathbf{z}} \sin \theta_2) \epsilon_{02} \exp(i\mathbf{k}_2 \cdot \mathbf{r} - i\omega t).$$

Como a componente tangencial do campo elétrico é contínua na interface, temos

$$\hat{\mathbf{z}} \times (\boldsymbol{\epsilon}_2 - \boldsymbol{\epsilon}_1 - \boldsymbol{\epsilon}'_1)|_{z=0} = \mathbf{0},$$

ou seja,

$$\epsilon_{02} - \epsilon_{01} - \epsilon'_{01} = 0.$$

Também impomos que a componente tangencial do campo intensidade magnética seja contínua, obtendo

$$\hat{\mathbf{z}} \times \left(\frac{1}{\mu_2} \boldsymbol{\beta}_2 - \frac{1}{\mu_1} \boldsymbol{\beta}_1 - \frac{1}{\mu_1} \boldsymbol{\beta}'_1 \right) \Big|_{z=0} = \mathbf{0},$$

isto é, supondo meios não magnéticos, ou seja, $\mu_1 = \mu_2 = 1$, vem

$$-n_2 \cos \theta_2 \epsilon_{02} + n_1 \cos \theta_1 \epsilon_{01} - n_1 \cos \theta_1 \epsilon'_{01} = 0.$$

Agora resolvemos as equações

$$\epsilon_{02} - \epsilon_{01} - \epsilon'_{01} = 0$$

e

$$-n_2 \cos \theta_2 \epsilon_{02} + n_1 \cos \theta_1 \epsilon_{01} - n_1 \cos \theta_1 \epsilon'_{01} = 0$$

e concluimos que

$$\epsilon'_{01} = \frac{n_1 \cos \theta_1 - n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2} \epsilon_{01}$$

e

$$\epsilon_{02} = \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2} \epsilon_{01}.$$

Os coeficientes de Fresnel para esse caso são definidos como

$$\begin{aligned}r_{12s} &= \frac{\epsilon'_{01}}{\epsilon_{01}} \\ &= \frac{n_1 \cos \theta_1 - n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2},\end{aligned}$$

para reflexão, e

$$\begin{aligned}t_{12s} &= \frac{\epsilon_{02}}{\epsilon_{01}} \\ &= \frac{2n_1 \cos \theta_1}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2},\end{aligned}$$

para transmissão.