

Maksvelove jednačine:

1. Faradajev zakon: **diferencijalni oblik**: $\text{rot} \vec{E} = \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$, **integralni oblik**: $\oint \vec{E} d\vec{l} = - \frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} d\vec{S}$
2. Amperov zakon: **diferencijalni oblik**: $\text{rot} \vec{H} = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{j}$, **integralni oblik**: $\oint \vec{H} d\vec{l} = \int \left(\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{j} \right) d\vec{S}$
3. Gausov zakon: **diferencijalni oblik**: $\text{div} \vec{D} = \rho_{sl}$, **integralni oblik**: $\oint \vec{D} d\vec{S} = \int \rho_{sl} dV$
4. Konzervacija fluksa: **diferencijalni oblik**: $\text{div} \vec{B} = 0$, **integralni oblik**: $\oint \vec{B} d\vec{S} = 0$

Talasna jednačina progresivnog talasa po električnom polju za homogene, linearne, izotropne sredine:

izvodi se primenjivajem operatora **rot** na prvu Maxwell-ovu jednačinu. Analogna jednačina važi i za magnetno polje i dobije se primenjivanjem operatora **rot** na drugu Maxwell-ovu jednačinu.

$$\nabla^2 \vec{E} = \mu_0 \epsilon_0 \epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2}$$

Talasna jednačina za nehomogene, linearne i izotropne sredine:

dobija se istim postupkom kao i prethodna, sa razlikom da je sada ϵ funkcija koordinata, pa važi:

$$\nabla^2 \vec{E} = \mu_0 \epsilon_0 \epsilon_r \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} - \text{grad} \left(\frac{\text{grad} \epsilon}{\epsilon} \vec{E} \right), \text{ uopsteno: } \nabla^2 \psi - \frac{n^2(\vec{r})}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2}$$

Rešenje jednačine za homogenu sredinu:

$$\psi(\vec{r}, t) = \psi_0 e^{-j\frac{\omega}{c}n(x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma)} e^{j\omega t}$$

što je i oblik rešenja jednačine za nehomogenu sredinu, sa dodatkom da je tada indeks prelamanja funkcija koordinata.

Jednacina Ajkonala:

Uvođenjem novih oznaka: $\beta_0 = \omega/c$, $A(x, y, z) = \psi_0$, $n(x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma) = S(x, y, z)$ i ubacivanjem u uopštenu talasnu jednačinu i primenom geometrijske aproksimacije $\beta \rightarrow \infty$ dobija se jednačina Ajkonala: $(\text{grad} S)^2 = n^2$.

Grupni indeks prelamanja: $N = c \frac{d}{d\omega} \left(\frac{n\omega}{c} \right) \Rightarrow N = n + \omega \frac{dn}{d\omega} = n - \lambda \frac{dn}{d\lambda}$

Veza između grupne i fazne brzine: $v_{gr} = v_f - \lambda \frac{dv_f}{d\lambda}$

Frenelovi koeficijenti:

$$r^{TE} = \frac{n_1 \cos \theta_i - n_2 \cos \theta_t}{n_1 \cos \theta_i + n_2 \cos \theta_t} \geq 0 \quad t^{TE} = \frac{2n_1 \cos \theta_i}{n_1 \cos \theta_i + n_2 \cos \theta_t} > 0$$

Ukoliko je $r^{TE} < 0$ reflektovani talas ima fazu pomerenu za π .

$$r^{TM} = \frac{n_2 \cos \theta_i - n_1 \cos \theta_t}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t} = \frac{2 \sin(\theta_i - \theta_t) \cos(\theta_i + \theta_t)}{2 \sin(\theta_i + \theta_t) \cos(\theta_i - \theta_t)} = \frac{\tan(\theta_i - \theta_t)}{\tan(\theta_i + \theta_t)}$$

$$t^{TM} = \frac{2n_1 \cos \theta_i}{n_2 \cos \theta_i + n_1 \cos \theta_t}$$

Brusterov ugao: $\theta_B = \tan^{-1} \frac{n_2}{n_1}$.

Kompleksni Frenelovi koeficijenti:

$$r^{TE} = \frac{A-jB}{A+jB} = |r^{TE}| e^{2j\phi^{TE}} , \quad |r^{TE}| = \sqrt{A^2 + B^2} , \quad \phi^{TE} = \tan^{-1} \frac{B}{A} = \tan^{-1} \frac{\sqrt{n_1^2 (\sin \theta_i)^2 - n_2^2}}{n_1 \cos \theta_i}$$

$$\text{Dubina prodiranja evanescentonog talasa: } \delta = \frac{1}{k_2 B} , \quad B = \sqrt{\left(\frac{n_1}{n_2} \sin \theta_i\right)^2 - 1}$$

Planarni dielektrični talasovod:

U kompleksnom domenu električno polje EM talasa u planarnom talasovodu se može opisati sledećom formom:

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \vec{E}(x, y) e^{j(\omega t - \beta z)} \quad \frac{\partial}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial}{\partial t} \equiv j\omega, \quad \frac{\partial}{\partial z} \equiv -j\beta$$

Iz prve i druge Maskvelove jednačine dobijaju se setovi jednačina za TE i TM polarizaciju:

TE:	TM:
$j\beta E_y = -j\mu\omega H_x$	$j\beta H_y = j\varepsilon\omega E_x$
$-j\beta H_x - \frac{\partial H_z}{\partial x} = j\varepsilon\omega E_y$	$-j\beta E_x - \frac{\partial E_z}{\partial x} = -j\mu\omega H_y$
$\frac{\partial E_y}{\partial x} = -j\mu\omega H_z$	$\frac{\partial H_y}{\partial x} = j\varepsilon\omega E_z$
$\frac{\partial^2 E_y}{\partial x^2} + (\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2) E_y = 0$	$\frac{\partial^2 E_z}{\partial x^2} + (\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2) E_z = 0$

Omotač:

$$(\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2) = (k_2^2 - \beta^2) = -k_{2x}^2$$

Jezgro:

$$(\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2) = (k_1^2 - \beta^2) = k_{1x}^2$$

$$k_2 < \beta < k_1$$

Nakon postavljanja graničnih uslova, zarad rešavanja talasnih jednačina po E_y i E_z polju potrebno je pronaći veze izmedju komponenti H_z i E_y i između H_y i E_z .

Stuktura polja i disperziona relacija:

$$E_z = \begin{cases} A_1 e^{-k_{2x}x}, & x > d/2 \\ Ae^{jk_{1x}x} + Be^{-jk_{1x}x}, & |x| \leq d/2 \\ A_2 e^{k_{2x}x}, & x < -d/2 \end{cases}$$

$$E_y = \begin{cases} A_1 e^{-k_{2x}x}, & x > d/2 \\ Ae^{jk_{1x}x} + Be^{-jk_{1x}x}, & |x| \leq d/2 \\ A_2 e^{k_{2x}x}, & x < -d/2 \end{cases}$$

$$W^{TM} = \begin{cases} -\frac{n_2^2}{n_1^2} U \cot \frac{U}{2}, m = 1, 3, 5, \dots \\ \frac{n_2^2}{n_1^2} U \tan \frac{U}{2}, m = 0, 2, 4, \dots \end{cases}$$

$$U = k_{1x}d, W = k_{2x}d$$

$$R^2 = U^2 + W^2 = d^2 k_0^2 (n_1^2 - n_2^2) \Rightarrow R = dk_0 \sqrt{n_1^2 - n_2^2} = dk_0 \mathcal{N} \mathcal{A}$$

Optička vlakna:

U kompleksnom domenu električno polje EM talasa u optickom vlaknu se može opisati sledećom formom:

$$\vec{E}(r, \varphi, z, t) = \vec{E}(r, \varphi) e^{j(\omega t - \beta z)}$$

Iz prve i druge Maksvelove jednačine, uz usvajanje cilindričnog koordinatnog sistema u kome je:

$$\text{rot} \vec{E} = \frac{1}{r} \left(\frac{\partial E_z}{\partial \varphi} - r \frac{\partial E_\varphi}{\partial z} \right) \vec{i}_r + \left(\frac{\partial E_r}{\partial z} - \frac{\partial E_z}{\partial r} \right) \vec{i}_\varphi + \frac{1}{r} \left(\frac{\partial}{\partial r} (E_\varphi r) - \frac{\partial E_r}{\partial \varphi} \right) \vec{i}_z$$

dobijaju se setovi jednačina:

$$\begin{aligned} \frac{1}{r} \left(\frac{\partial E_z}{\partial \varphi} + j\beta r E_\varphi \right) &= -j\mu\omega H_r & \frac{1}{r} \left(\frac{\partial H_z}{\partial \varphi} + j\beta r H_\varphi \right) &= j\varepsilon\omega E_r \\ \frac{\partial E_z}{\partial r} + j\beta E_r &= j\mu\omega H_\varphi & \frac{\partial H_z}{\partial r} + j\beta H_r &= -j\varepsilon\omega E_\varphi \\ \frac{1}{r} \left(\frac{\partial (E_\varphi r)}{\partial r} - \frac{\partial E_r}{\partial \varphi} \right) &= -j\mu\omega H_z & \frac{1}{r} \left(\frac{\partial (H_\varphi r)}{\partial r} - \frac{\partial H_r}{\partial \varphi} \right) &= j\varepsilon\omega E_z \end{aligned}$$

Sada je potrebno izraziti E_r , E_φ , H_r i H_φ preko E_z i H_z korišćenjem prve dve jednačine leve kolone i prve dve jednačine desne kolone, a onda dobijene relacije smeniti u treći jednačinu leve kolone i treći jednačinu desne kolone čime se dobijaju talasne jednačine po električnom (i magnetskom polju H_z):

$$\frac{\partial^2 E_z}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial E_z}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 E_z}{\partial \varphi^2} + (\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2) E_z = 0$$

Razdvajanjem promenljivih dolazi se do seta jednačina:

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(r)}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial F(r)}{\partial r} + \left(\mu\varepsilon\omega^2 - \beta^2 - \frac{\nu^2}{r^2} \right) F(r) &= 0 \\ -\frac{1}{\Phi(\varphi)} \frac{\partial^2 \Phi(\varphi)}{\partial \varphi^2} &= \nu^2 \end{aligned}$$

Beselova diferencijalna jednačina:

$$x^2 y'' + xy' + (x^2 - \nu^2) y = 0$$

Struktura polja:

$$E_{z1} = AJ_\nu(ur) e^{j\nu\varphi} e^{j(\omega t - \beta z)}$$

$$E_{z2} = CK_\nu(wr) e^{j\nu\varphi} e^{j(\omega t - \beta z)}$$

Disperziona relacija:

$$(j_u + k_w)(n_1^2 j_u + n_2^2 k_w) = v^2 \left(\frac{1}{U^2} + \frac{1}{W^2} \right) \left(\frac{n_1^2}{U^2} + \frac{n_2^2}{W^2} \right)$$

$$j_u = \frac{J'_v(U)}{U J_v(U)} \quad k_w = \frac{K'_v(W)}{W K_v(W)} \quad U = au$$

$$W = aw$$

$$U^2 + W^2 = V^2 = (k_1^2 - k_2^2) a^2$$

Azimutalni modovi: $v = 0$.

TE_{0m} i TM_{0m} modovi:

$$\frac{J'_0(U)}{U J_0(U)} = -\frac{K'_0(W)}{W K_0(W)}$$

Hibridni modovi: $v \neq 0$.

$$j_u + k_w = \pm v \left(\frac{1}{U^2} + \frac{1}{W^2} \right)^{-1/2}$$

"+ – EH_{vm} modovi, "–" – HE_{vm} modovi

Zajednička disperziona relacija:

$$U \frac{J_{p-1}(U)}{J_p(U)} = -W \frac{K_{p-1}(W)}{K_p(W)}$$

$$p = \begin{cases} 1, TE_{om}, TM_{om} \\ v+1, EH_{vm} \\ v-1, HE_{vm} \end{cases}$$

$LP_{01} = HE_{11}$ – fundamentalni mod, nema cutt-off frekvenciju, omogućava rad u monomodnom režimu.

Normalizovana fazna konstanta b:

$$b = 1 - \frac{U^2}{V^2}$$

Podužno grupno kašnjenje:

$$t_g = \frac{N_2}{c} \left(1 + \Delta \frac{d(bV)}{dV} \right)$$

Disperzija vlakna:

$$d = \frac{dt_g}{d\lambda} = \frac{1}{c} \frac{dN_2}{d\lambda} - \frac{N_2 \Delta V}{c \lambda} \frac{d^2(bV)}{dV^2}$$

Trigonometrijske transformacije:

$$\sin(\alpha \pm \beta) = \sin \alpha \cos \beta \pm \cos \alpha \sin \beta$$

$$\cos(\alpha \pm \beta) = \cos \alpha \cos \beta \mp \sin \alpha \sin \beta$$

$$\tan \alpha \pm \tan \beta = \frac{\sin(\alpha \pm \beta)}{\cos \alpha \cos \beta}$$

$$\tan(\alpha \pm \beta) = \frac{\tan \alpha \pm \tan \beta}{1 \mp \tan \alpha \tan \beta}$$

$$\sin \alpha \sin \beta = \frac{1}{2} (\cos(\alpha - \beta) - \cos(\alpha + \beta))$$

$$\sin \alpha + \sin \beta = 2 \sin \frac{\alpha + \beta}{2} \cos \frac{\alpha - \beta}{2}$$

$$\sin \alpha \cos \beta = \frac{1}{2} (\sin(\alpha - \beta) + \sin(\alpha + \beta))$$

$$\sin \alpha - \sin \beta = 2 \cos \frac{\alpha + \beta}{2} \sin \frac{\alpha - \beta}{2}$$

$$\cos \alpha \cos \beta = \frac{1}{2} (\cos(\alpha - \beta) + \cos(\alpha + \beta))$$

$$\cos \alpha + \cos \beta = 2 \cos \frac{\alpha + \beta}{2} \cos \frac{\alpha + \beta}{2}$$

$$\cos \alpha - \cos \beta = 2 \sin \frac{\alpha - \beta}{2} \sin \frac{\alpha - \beta}{2}$$

Rekurentne relacije za Beselove funkcije:

$$J_{v-1}(z) + J_{v+1}(z) = \frac{2v}{z} J_v(z), \quad J_{v-1}(z) - J_{v+1}(z) = 2J_v'(z), \quad K_{v-1}(z) - K_{v+1}(z) = -\frac{2v}{z} K_v(z),$$

$$K_{v-1}(z) + K_{v+1}(z) = -2K_v'(z)$$