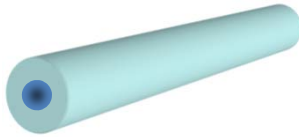


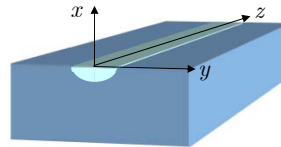
Optický vlnovod – základ (mnoha) optoelektronických prvků

Příklady pasivních fotonických vlnovodných struktur

Optické vlákno



Kanálkový optický vlnovod



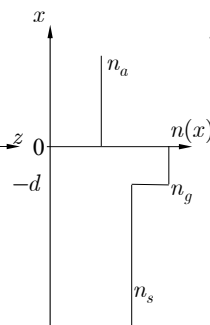
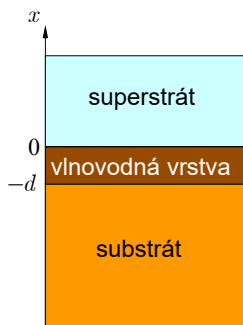
integrovane optický
vlnovodný dělič výkonu
s připojenými optickými vlákny



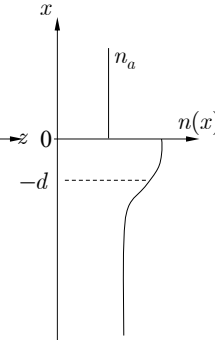
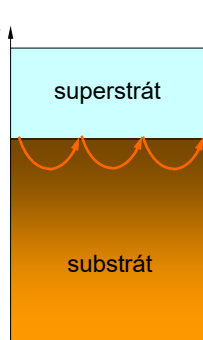
1

Základy teorie optických vlnovodů

Vrstvový vlnovod



„Gradientní“ (nehomogenní)
vlnovod

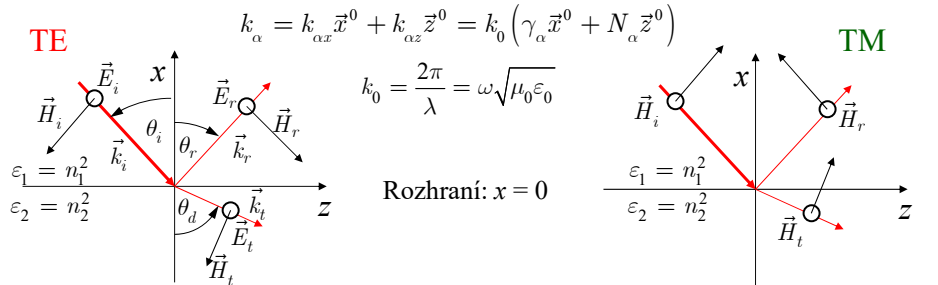


2

Odraz a lom rovinné vlny na rozhraní dielektrik

Základ: spojitost *tečných složek intenzit* elektrického i magnetického pole

$$\vec{E}_\alpha = E_{\alpha 0} \vec{y}^0 \exp(i\vec{k}_\alpha \cdot \vec{r} - i\omega t) \quad \vec{H}_\alpha = H_{\alpha 0} \vec{y}^0 \exp(i\vec{k}_\alpha \cdot \vec{r} - i\omega t)$$



$$\vec{H}_{\alpha 0} = \frac{1}{\omega \mu_0} \vec{k}_\alpha \times \vec{E}_{\alpha 0}; \quad H_{\alpha z} = \frac{k_{\alpha x}}{\omega \mu_0} E_{\alpha 0} \quad \vec{E}_{\alpha 0} = -\frac{1}{\omega \epsilon_0 \epsilon_\alpha} \vec{k}_\alpha \times \vec{H}_{\alpha 0}; \quad E_{\alpha z} = -\frac{k_{\alpha x}}{\omega \epsilon_0 \epsilon_\alpha} H_{\alpha 0}$$

$$\text{Spojitosť } E_y \text{ při } x = 0 : E_{i0} \exp(ik_{iz}z) + E_{r0} \exp(ik_{rz}z) = E_{t0} \exp(ik_{tz}z)$$

Důsledek:

$$\boxed{k_{iz} = k_{rz} = k_{tz},}$$

$$\boxed{N_i = N_r = N_t = N}$$

$$\boxed{N = n_1 \sin \theta_i = n_1 \sin \theta_r = n_2 \sin \theta_t}$$

$$|\vec{k}_\alpha| = k_0 n_\alpha, \quad \gamma_\alpha = \sqrt{n_\alpha^2 - N^2}$$

3

Odraz a lom rovinné vlny na rozhraní dielektrik: Fresnelovy vzorce pro TE polarizaci

$$\text{spojitosť } E_y \text{ pro } x = 0 : \quad E_{i0} + E_{r0} = E_{t0},$$

$$\text{spojitosť } H_z \text{ pro } x = 0 : \quad k_{ix} E_{i0} + k_{rx} E_{r0} = k_{tx} E_{t0}.$$

neboli

$$-\sqrt{n_1^2 - N^2} E_{i0} + \sqrt{n_1^2 - N^2} E_{r0} = -\sqrt{n_2^2 - N^2} E_{t0}. \quad (N = n_1 \sin \theta_i)$$

Řešením soustavy pro E_{r0} a E_{t0} je

$$R^{TE} = \frac{E_{r0}}{E_{i0}} = \frac{\sqrt{n_1^2 - N^2} - \sqrt{n_2^2 - N^2}}{\sqrt{n_1^2 - N^2} + \sqrt{n_2^2 - N^2}},$$

$$T^{TE} = \frac{E_{t0}}{E_{i0}} = \frac{2\sqrt{n_1^2 - N^2}}{\sqrt{n_1^2 - N^2} + \sqrt{n_2^2 - N^2}}.$$

4

Odraz a lom rovinné vlny na rozhraní dielektrik: Fresnelovy vzorce pro TM polarizaci

spojitost H_y pro $x = 0$: $H_{i0} + H_{r0} = H_{t0}$,

spojitost E_z pro $x = 0$: $\frac{k_{ix}}{n_1^2} H_{i0} + \frac{k_{rx}}{n_1^2} H_{r0} = \frac{k_{tx}}{n_2^2} H_{t0}$.

neboli
$$-\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} H_{i0} + \frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} H_{r0} = -\frac{\sqrt{n_2^2 - N^2}}{n_2^2} H_{t0}. \quad (N = n_1 \sin \theta_i)$$

Řešením soustavy pro H_{r0} a H_{t0} je

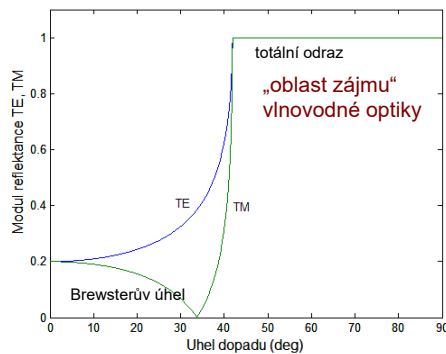
$$R^{TM} = \frac{H_{r0}}{H_{i0}} = \frac{\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} - \frac{\sqrt{n_2^2 - N^2}}{n_2^2}}{\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} + \frac{\sqrt{n_2^2 - N^2}}{n_2^2}},$$

$$T^{TM} = \frac{H_{t0}}{H_{i0}} = \frac{\frac{2\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2}}{\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} + \frac{\sqrt{n_2^2 - N^2}}{n_2^2}}.$$

5

Vlastnosti činitele odrazu

$N = n_1 \sin \theta_i \geq n_2, \quad \sin \theta_i \geq n_2/n_1,$

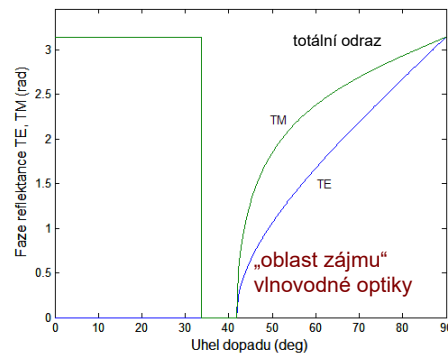


$$R^{TM} = \frac{\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} - i \frac{\sqrt{N^2 - n_2^2}}{n_2^2}}{\frac{\sqrt{n_1^2 - N^2}}{n_1^2} + i \frac{\sqrt{N^2 - n_2^2}}{n_2^2}} = e^{i \arg\{R^{TM}\}},$$

$$\arg\{R^{TM}\} = -2 \arctan \left[\left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 \frac{\sqrt{N^2 - n_2^2}}{\sqrt{n_1^2 - N^2}} \right].$$

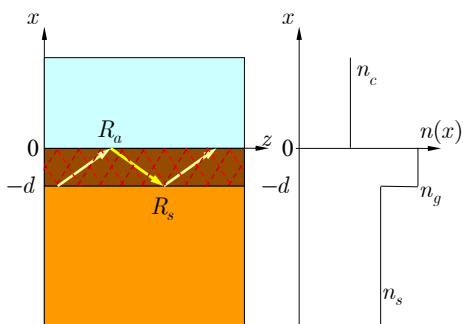
$$R^{TE} = \frac{\sqrt{n_1^2 - N^2} - i \sqrt{N^2 - n_2^2}}{\sqrt{n_1^2 - N^2} + i \sqrt{N^2 - n_2^2}} = e^{i \arg\{R^{TE}\}},$$

$$\arg\{R^{TE}\} = -2 \arctan \frac{\sqrt{N^2 - n_2^2}}{\sqrt{n_1^2 - N^2}}.$$



V oblasti totálního odrazu je modul reflektance roven 1 a fáze závisí na úhlu dopadu.⁶

Disperzní rovnice planárního vrstvého vlnovodu



Podmínka příčné rezonance
(podmínka selfkonzistence):

rovinná vlna se po dvou průchodech vrstvou a dvou odrazech od rozhraní musí „zreprodukovat“ i co do fáze:

$$e^{i(k_x d + k_z L)} R_a e^{i(k_x d + k_z L)} R_s \stackrel{!}{=} e^{2ik_z L}$$

$$R_a R_s e^{2ik_x d} = 1$$

$$2k_x d + \arg R_s + \arg R_a = 2\pi m$$

$$\nu = \begin{cases} 0, & \text{TE} \\ 1, & \text{TM} \end{cases}$$

$$k_0 d \sqrt{n_g^2 - N^2} = \arctan \left(\frac{n_g}{n_s} \right)^{2\nu} \sqrt{\frac{N^2 - n_s^2}{n_g^2 - N^2}} + \arctan \left(\frac{n_g}{n_a} \right)^{2\nu} \sqrt{\frac{N^2 - n_c^2}{n_g^2 - N^2}} + m\pi,$$

7

Disperzní diagram planárního vlnovodu

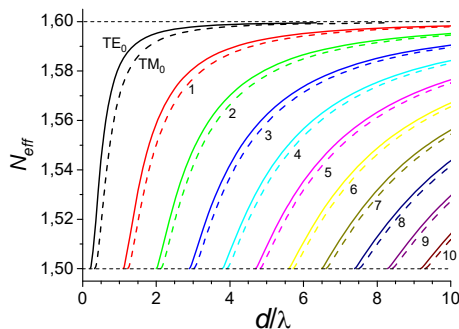
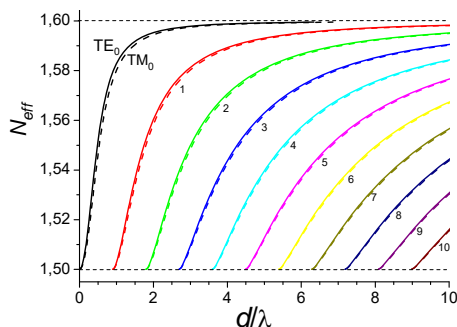
Nesymetrický vlnovod

$$n_c < n_s < n_g$$

Počet vidů:

$$M^{TM} \leq M^{TE} \leq M^{TM} + 1$$

$$N_m^{TE} > N_m^{TM}$$



Symetrický vlnovod

$$n_c = n_s < n_g$$

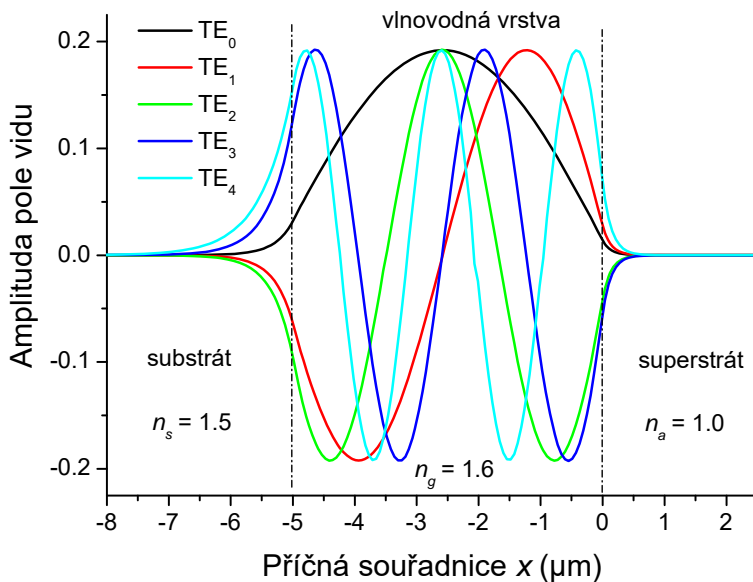
Počet vidů: $M^{TE} = M^{TM}$

$$N_m^{TE} \geq N_m^{TM}$$

vlnovodový dvojlom je menší

8

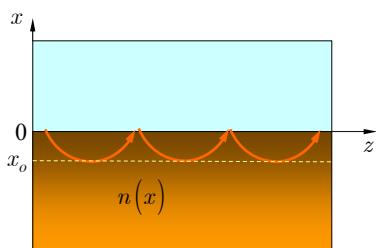
Rozložení pole vidů vrstevného vlnovodu



9

Disperzní rovnice gradientního vlnovodu ve WKB aproximaci

Paprskový model šíření vlny



$$k_x \rightarrow k_x(x) \approx k_0 \sqrt{n^2(x) - N^2}$$

$$k_x d \rightarrow k_0 \int_0^{x_0} \sqrt{n^2(x) - N^2} dx$$

$$\text{Bod obratu: } k_x(x_0) = 0 \Rightarrow n(x_0) = N$$

$$R_s \rightarrow \exp(-i\pi/2)$$

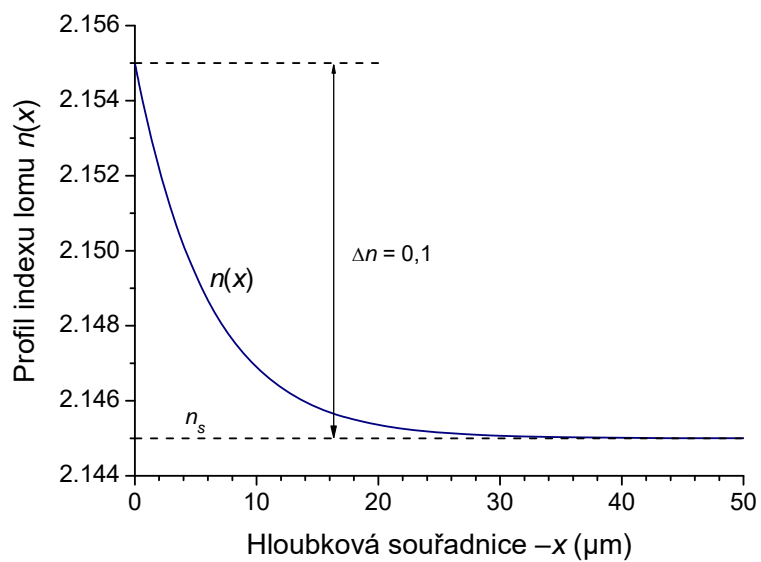
$$\nu = \begin{cases} 0, & \text{TE} \\ 1, & \text{TM} \end{cases}$$

$$k_0 \int_{x_0(N)}^0 \sqrt{n^2(x) - N^2} dx = \arctan \left[\left(\frac{n_g}{n_c} \right)^{2\nu} \sqrt{\frac{N^2 - n_c^2}{n_g^2 - N^2}} \right] + \left(m + \frac{1}{4} \right) \pi,$$

$$k_0 d \sqrt{n_g^2 - N^2} = \arctan \left[\left(\frac{n_g}{n_c} \right)^{2\nu} \sqrt{\frac{N^2 - n_c^2}{n_g^2 - N^2}} \right] + \arctan \left[\left(\frac{n_g}{n_s} \right)^{2\nu} \sqrt{\frac{N^2 - n_s^2}{n_g^2 - N^2}} \right] + m\pi,$$

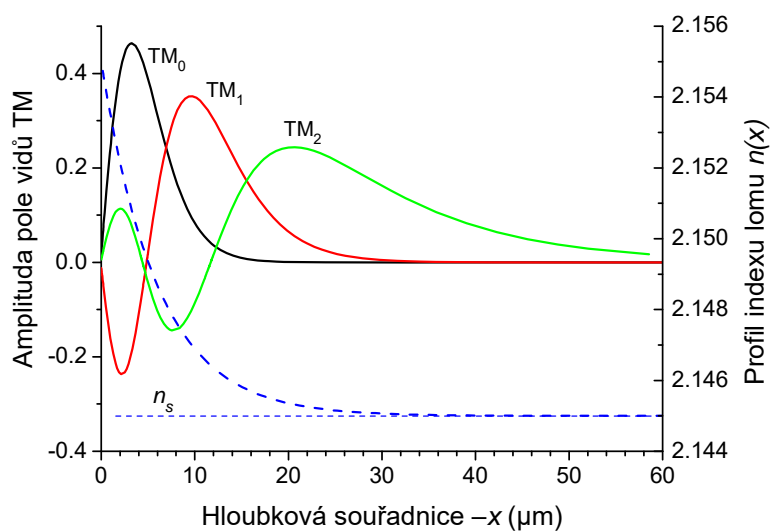
10

Příklad: Vlnovod s exponenciálním profilem indexu lomu



11

Rozložení pole H_y TM vidů gradientního vlnovodu



12