

ZÁKLADY KRYSTALOPTIKY

Jiří Čtyrský

ctyroky@ufe.cz

Ústav fotoniky a elektroniky AV ČR, v.v.i.

2014

www.ufe.cz/cs/fjfi

ÚFE

1

Tenzor a jeho transformace při rotaci souřadnicové soustavy

Vektor: $\mathbf{a} = a_x \mathbf{x}^0 + a_y \mathbf{y}^0 + a_z \mathbf{z}^0 = \sum_i a_i \mathbf{x}_i^0$, v „maticovém“ vyjádření $\mathbf{a} = \begin{pmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{pmatrix}$

Tenzor 2. řádu: $\bar{\mathbf{T}} = \sum_i \sum_j T_{ij} \mathbf{x}_i^0 \mathbf{x}_j^0$. Dyadický součin vektorů: $\mathbf{ab} = \sum_i \sum_j a_i b_j \mathbf{x}_i^0 \mathbf{x}_j^0$

V maticovém vyjádření $\mathbf{T} = \begin{pmatrix} T_{xx} & T_{xy} & T_{xz} \\ T_{yx} & T_{yy} & T_{yz} \\ T_{zx} & T_{zy} & T_{zz} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \\ T_{31} & T_{32} & T_{33} \end{pmatrix}$.

Tenzor 3. řádu: $\bar{\mathbf{r}} = \sum_i \sum_j \sum_k r_{ijk} \mathbf{x}_i^0 \mathbf{x}_j^0 \mathbf{x}_k^0$ Tenzor 4. řádu: $\bar{\mathbf{c}} = \sum_i \sum_j \sum_k \sum_l c_{ijkl} \mathbf{x}_i^0 \mathbf{x}_j^0 \mathbf{x}_k^0 \mathbf{x}_l^0$

Skalární součiny tenzorů: $\mathbf{T} \cdot \mathbf{a} = \left(\sum_i \sum_j T_{ij} \mathbf{x}_i^0 \mathbf{x}_j^0 \right) \cdot \sum_k a_k \mathbf{x}_k^0 = \sum_i \sum_j \left(T_{ij} \mathbf{x}_i^0 \sum_k \mathbf{x}_j^0 \cdot \mathbf{x}_k^0 a_k \right)$
 $= \sum_i \sum_j \left(T_{ij} \mathbf{x}_i^0 \sum_k \delta_{jk} a_k \right) = \sum_i \sum_j T_{ij} a_j \mathbf{x}_i^0 = \sum_i b_i \mathbf{x}_i^0$,
 $b_i = \sum_j T_{ij} a_j$

ÚFE

2

Tenzor a jeho transformace při rotaci souřadnicové soustavy - II

Dvojný skalární součin:
$$\bar{\mathbf{T}} : \bar{\mathbf{S}} = \sum_i \sum_j \sum_k \sum_l T_{ij} S_{kl} [\mathbf{x}_i^0 (\mathbf{x}_j^0 \cdot \mathbf{x}_k^0)] \cdot \mathbf{x}_l^0$$

$$= \sum_i \sum_j \sum_k \sum_l T_{ij} S_{kl} \delta_{il} \delta_{jk} = \sum_i \sum_j T_{ij} S_{ji}$$

Rotace souřadnic: původní soustava $\mathbf{x}_1^0, \mathbf{x}_2^0, \mathbf{x}_3^0$, pootočená $\mathbf{x}_1^{0'}, \mathbf{x}_2^{0'}, \mathbf{x}_3^{0'}$.

Matice směrových kosinů: $\alpha_{ij} = \mathbf{x}_i^{0'} \cdot \mathbf{x}_j^0 = \cos(x_i', x_j)$

Matice zpětné transformace $\beta_{ji} = \mathbf{x}_j^0 \cdot \mathbf{x}_i^{0'} = \cos(x_j, x_i') = \cos(x_i', x_j) = \alpha_{ij}$, $\alpha^{-1} = \alpha'$

Zřejmě $\mathbf{x}_i^{0'} = \sum_j (\mathbf{x}_i^{0'} \cdot \mathbf{x}_j^0) \mathbf{x}_j^0 = \sum_j \alpha_{ij} \mathbf{x}_j^0$, $\mathbf{x}_j^0 = \sum_i \beta_{ji} \mathbf{x}_i^{0'} = \sum_i \alpha_{ij} \mathbf{x}_i^{0'}$

Transformace vektoru: $\mathbf{a} = \sum_i a_i' \mathbf{x}_i^{0'} = \sum_j a_j \mathbf{x}_j^0 = \sum_j \sum_i \alpha_{ij} a_j \mathbf{x}_i^{0'}$; $a_i' = \sum_j \alpha_{ij} a_j$

Analogicky $T_{ij}' = \sum_k \sum_l \alpha_{ik} \alpha_{jl} T_{kl}$, $r_{ijk}' = \sum_l \sum_m \sum_n \alpha_{il} \alpha_{jm} \alpha_{kn} r_{lmn}$,

$$c_{ijkl}' = \sum_m \sum_n \sum_p \sum_q \alpha_{im} \alpha_{jn} \alpha_{kp} \alpha_{lq} c_{mnpq} \text{ atd.}$$

Sumační symbol se často vynechává, sčítá se přes opakující se symboly

ÚFE

3

Základy krystaloptiky

Šíření vln v anizotropním prostředí

Časově harmonicky proměnné pole bez zdrojů: $\rho = 0$, $\mathbf{J} = \mathbf{0}$

$$\mathcal{E}(\mathbf{r}, t) = \text{Re} \left\{ \mathbf{E}(\mathbf{r}) e^{-i\omega t} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \mathbf{E}(\mathbf{r}) e^{-i\omega t} + c.c. \right\}, \quad \mathcal{H}(\mathbf{r}, t) = \text{Re} \left\{ \mathbf{H}(\mathbf{r}) e^{-i\omega t} \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \mathbf{H}(\mathbf{r}) e^{-i\omega t} + c.c. \right\}$$

$$\text{Šíření vln se řídí Maxwellovými rovnicemi} \quad \nabla \times \mathbf{E} = i\omega \mathbf{B}, \quad \nabla \times \mathbf{H} = -i\omega \mathbf{D},$$

$$\mathbf{D} = \epsilon_0 \boldsymbol{\epsilon} \cdot \mathbf{E}, \quad \mathbf{B} = \mu_0 \mathbf{H}.$$

Další dvě rovnice jsou přímým důsledkem prvních: $\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$, $\nabla \cdot \mathbf{D} = 0$.

Anizotropie je popsána vztahem mezi \mathbf{E} a \mathbf{D} :
$$\mathbf{D} = \epsilon_0 \boldsymbol{\epsilon} \cdot \mathbf{E} = \epsilon_0 \begin{pmatrix} \epsilon_{xx} & \epsilon_{xy} & \epsilon_{xz} \\ \epsilon_{yx} & \epsilon_{yy} & \epsilon_{yz} \\ \epsilon_{zx} & \epsilon_{zy} & \epsilon_{zz} \end{pmatrix} \cdot \mathbf{E}$$

Z obecných zákonů termodynamiky lze odvodit, že tenzor relativní permittivity $\boldsymbol{\epsilon}$ v bezztrátovém prostředí je **hermitovský**; my se budeme zabývat prostředími popsanými **reálným symetrickým** $\boldsymbol{\epsilon}$.

ÚFE

4

Reálný symetrický tenzor $\boldsymbol{\varepsilon}$ je možno **diagonalizovat** rotací (volbou) souřadnicového systému; v nové souřadnicové soustavě má tenzor relativní permitivity $\boldsymbol{\varepsilon}$ **diagonální tvar**

$$\boldsymbol{\varepsilon} = \begin{pmatrix} \varepsilon_1 & 0 & 0 \\ 0 & \varepsilon_2 & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} n_1^2 & 0 & 0 \\ 0 & n_2^2 & 0 \\ 0 & 0 & n_3^2 \end{pmatrix}. \quad \text{Z obecných vlastností symetrických matic plyne, že vlastní vektory tenzoru (krystalografické osy tenzoru) jsou tři a jsou vzájemně ortogonální.}$$

Klasifikace anizotropních prostředí:

$$\varepsilon_{xx} \neq \varepsilon_{yy} \neq \varepsilon_{zz}, \quad n_1 \neq n_2 \neq n_3 \quad \text{opticky dvojosé prostředí (nejobecnější; krystaly)}$$

$$\varepsilon_{xx} = \varepsilon_{yy} \neq \varepsilon_{zz}, \quad n_1 = n_2 \neq n_3 \quad \text{opticky jednoosé prostředí (krystaly, polymery, ...)}$$

$$\varepsilon_{xx} = \varepsilon_{yy} = \varepsilon_{zz}, \quad n_1 = n_2 = n_3 \quad \text{izotropní prostředí (většina pevných látek a kapalin)}$$

Šíření rovinných vln v anizotropním prostředí

$$\mathbf{E} = \mathbf{E}_0 e^{i\mathbf{k}\cdot\mathbf{r}} = \mathbf{E}_0 e^{ik_0 \mathbf{l}\cdot\mathbf{r}}, \quad \mathbf{H} = \mathbf{H}_0 e^{i\mathbf{k}\cdot\mathbf{r}} = \mathbf{H}_0 e^{ik_0 \mathbf{l}\cdot\mathbf{r}}, \quad k_0 = \frac{2\pi}{\lambda}, \quad \mathbf{l} = \frac{\mathbf{k}}{k_0}, \quad \mathbf{l} = n \mathbf{l}^0$$

$$\text{Fázová rychlost šíření:} \quad v_f = \frac{\omega}{|\mathbf{k}|} \mathbf{k}^0 = \frac{c}{|\mathbf{l}|} \mathbf{l}^0; \quad |\mathbf{l}| = n.$$

DFE

5

Vztahy mezi vektory pole

Analogicky s přechodem $\partial/\partial t \rightarrow -i\omega$ lze snadno odvodit, že pro $e^{ik_0 \mathbf{l}\cdot\mathbf{r}} \quad \nabla \rightarrow ik_0 \mathbf{l}$

$$\text{Pak } ik_0 \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0 = i\omega \mu_0 \mathbf{H}_0, \quad ik_0 \mathbf{l} \times \mathbf{H}_0 = -i\omega \mathbf{D}_0, \quad \mathbf{D}_0 = \varepsilon_0 \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E}_0.$$

$$\text{Odtud } \mathbf{H}_0 = \frac{k_0}{\omega \mu_0} \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0 = \frac{\sqrt{\mu_0 \varepsilon_0}}{\mu_0} \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0 = Y_0 \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0, \quad Y_0 = \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{\mu_0}}, \quad Z_0 = Y_0^{-1} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}}.$$

$$\mathbf{D}_0 = -\frac{k_0}{\omega} \mathbf{l} \times \mathbf{H}_0 = -\frac{1}{c} \mathbf{l} \times \mathbf{H}_0, \quad \mathbf{E}_0 = -\frac{k_0}{\omega \varepsilon_0} \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot (\mathbf{l} \times \mathbf{H}_0) = -Z_0 \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot (\mathbf{l} \times \mathbf{H}_0).$$

Závěry: 1. Trojice vektorů \mathbf{D}_0 , \mathbf{H}_0 , \mathbf{l} tvoří **pravotočivou ortogonální soustavu** vektorů;

2. Vektory \mathbf{E}_0 a \mathbf{H}_0 jsou vzájemně ortogonální;

3. Vektory \mathbf{D}_0 a \mathbf{E}_0 **nejsou** obecně **vzájemně rovnoběžné**;

4. Vektory \mathbf{E}_0 , \mathbf{D}_0 , \mathbf{H}_0 jsou vzájemně **soufázové**;

5. Směr šíření energie (Poyntingova vektoru) **není rovnoběžný s vlnovým vektorem**,

$$\mathbf{S} = \frac{1}{2} \text{Re} \{ \mathbf{E}_0 \times \mathbf{H}_0^* \} = \frac{1}{2} \mathbf{E}_0 \times \mathbf{H}_0 = \frac{1}{2} Y_0 \mathbf{E}_0 \times (\mathbf{l} \times \mathbf{E}_0) = \frac{1}{2} Y_0 [\mathbf{l} (\mathbf{E}_0 \cdot \mathbf{E}_0) - \mathbf{E}_0 (\mathbf{l} \cdot \mathbf{E}_0)].$$

$$|\mathbf{l}| = n.$$

DFE

6

„Disperzní“ (Fresnelova) rovnice pro anizotropní prostředí:

$$ik_0 \mathbf{l} \times \mathbf{H}_0 = ik_0 \mathbf{l} \times (Y_0 \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0) = -i\omega \varepsilon_0 \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E}_0, \text{ resp. } \mathbf{l} \times (\mathbf{l} \times \mathbf{E}_0) + \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E}_0 = \mathbf{0}.$$

To lze přepsat do tvaru

$$\boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E}_0 + \mathbf{l}(\mathbf{l} \cdot \mathbf{E}_0) - (\mathbf{l} \cdot \mathbf{l}) \mathbf{E}_0 = \mathbf{0}, \text{ neboli } \boxed{(\boldsymbol{\varepsilon} + \mathbf{l}\mathbf{l} - \mathbf{l}^2 \mathbf{I}) \cdot \mathbf{E}_0 = \mathbf{0}},$$

kde $\mathbf{a} \mathbf{b} = \begin{pmatrix} a_x b_x & a_x b_y & a_x b_z \\ a_y b_x & a_y b_y & a_y b_z \\ a_z b_x & a_z b_y & a_z b_z \end{pmatrix}$ je **dyáda** vektorů \mathbf{a}, \mathbf{b} .

Fresnelova rovnice má explicitní tvar
$$\begin{pmatrix} \varepsilon_{xx} - l_y^2 - l_z^2 & \varepsilon_{xy} + l_x l_y & \varepsilon_{xz} + l_x l_z \\ \varepsilon_{xy} + l_x l_y & \varepsilon_{yy} - l_x^2 - l_z^2 & \varepsilon_{yz} + l_y l_z \\ \varepsilon_{xz} + l_x l_z & \varepsilon_{yz} + l_y l_z & \varepsilon_{zz} - l_x^2 - l_y^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} E_{0x} \\ E_{0y} \\ E_{0z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}.$$

Podmínkou existence netriviálního řešení \mathbf{E}_0 je **nulovost determinantu**

$$\Phi(\omega, \mathbf{l}) = \det(\boldsymbol{\varepsilon} + \mathbf{l}\mathbf{l} - \mathbf{l}^2 \mathbf{I}) = 0.$$

V osové poloze (diagonální $\boldsymbol{\varepsilon}$) je

$$\begin{aligned} \Phi(\omega, \mathbf{l}) = & (\varepsilon_{xx} - l_y^2 - l_z^2)(\varepsilon_{yy} - l_x^2 - l_z^2)(\varepsilon_{zz} - l_x^2 - l_y^2) + 2l_x^2 l_y^2 l_z^2 \\ & - l_x^2 l_z^2 (\varepsilon_{yy} - l_x^2 - l_z^2) - l_y^2 l_z^2 (\varepsilon_{xx} - l_y^2 - l_z^2) - l_x^2 l_y^2 (\varepsilon_{zz} - l_x^2 - l_y^2). \end{aligned}$$

DFE

7

Po úpravě dostaneme

$$\begin{aligned} \Phi(\omega, \mathbf{l}) = & \varepsilon_{xx} l_x^4 + \varepsilon_{yy} l_y^4 + \varepsilon_{zz} l_z^4 + \varepsilon_{xx} l_x^2 (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{yy} l_y^2 (l_x^2 + l_z^2) + \varepsilon_{zz} l_z^2 (l_x^2 + l_y^2) \\ & - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} (l_x^2 + l_y^2) - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz} (l_x^2 + l_z^2) - \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} \end{aligned}$$

$\Phi(\omega, \mathbf{l})$ je tedy **polynom 4. stupně** v každé z proměnných l_x, l_y, l_z , **symetrický** vůči inverzi os.

Řešením (např. l_z pro zadané l_x, l_y) jsou tedy 2 hodnoty $l_{z1,2}$ a 2 hodnoty $l_{z3,4} = -l_{z1,2}$.

Plocha $\Phi(\omega, \mathbf{l}) = 0$ je tedy **plochou 4. stupně**, tzv. **plochou vlnových vektorů**.

Ukážeme, že **energie se šíří kolmo k ploše vlnových vektorů**.

Směr šíření energie určuje grupová rychlost, $\mathbf{v}_g = \frac{1}{k_0} \nabla_{\mathbf{l}} \omega$, $v_{gx} = \frac{1}{k_0} \frac{\partial \omega}{\partial l_x}$ atd.

Poněvadž $\frac{\partial \Phi}{\partial \omega} d\omega + \nabla_{\mathbf{l}} \Phi \cdot d\mathbf{l} = 0$, $d\omega = -\frac{1}{\frac{\partial \Phi}{\partial \omega}} \nabla_{\mathbf{l}} \Phi \cdot d\mathbf{l}$, a tedy

$\mathbf{v}_g = -\frac{1}{k_0} \frac{1}{\frac{\partial \Phi}{\partial \omega}} \nabla_{\mathbf{l}} \Phi$. Směr šíření energie je tedy rovnoběžný s normálou k ploše vln. vektorů.

Vektory \mathbf{H}_0 i \mathbf{E}_0 jsou kolmé ke směru Poyntingova vektoru, tj. k normále plochy $\Phi = 0$.

\mathbf{H}_0 je navíc kolmý i k \mathbf{l} .

DFE

8

Alternativní popis chování vlny v anizotropním prostředí pomocí „elipsoidu indexů lomu“

Zavedeme **projektor** do podprostoru kolmého k \mathbf{l} jako tenzor $\mathbf{P} = \mathbf{I} - \mathbf{l}^0 \mathbf{l}^0$.

Ve složkách zřejmě platí

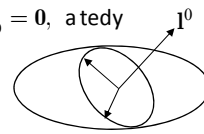
$$\mathbf{P} = \begin{pmatrix} 1 - (l_x^0)^2 & -l_x^0 l_y^0 & -l_x^0 l_z^0 \\ -l_y^0 l_x^0 & 1 - (l_y^0)^2 & -l_y^0 l_z^0 \\ -l_z^0 l_x^0 & -l_z^0 l_y^0 & 1 - (l_z^0)^2 \end{pmatrix}$$

Poněvadž je \mathbf{D}_0 kolmé k \mathbf{l} , **projekcí** \mathbf{D}_0 do podprostoru kolmého k \mathbf{l} se tento vektor nemění:

$$\mathbf{P} \cdot \mathbf{D}_0 = (\mathbf{I} - \mathbf{l}^0 \mathbf{l}^0) \cdot \mathbf{D}_0 = \mathbf{D}_0.$$

Pak se rovnice $\mathbf{l} \times (\mathbf{l} \times \mathbf{E}_0) + \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E}_0 = \mathbf{0}$ dá přepsat do tvaru $(\mathbf{l} = n\mathbf{l}^0, \mathbf{E}_0 = \frac{1}{\varepsilon_0} \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot \mathbf{D}_0)$
 $n^2 \mathbf{l}^0 \times \left(\mathbf{l}^0 \times \frac{1}{\varepsilon_0} \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot \mathbf{D}_0 \right) + \frac{1}{\varepsilon_0} \mathbf{D}_0 = \mathbf{0}$, neboli $\left[(\mathbf{I} - \mathbf{l}^0 \mathbf{l}^0) \cdot \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} - \frac{1}{n^2} \mathbf{I} \right] \cdot \mathbf{D}_0 = \mathbf{0}$, a tedy

$$\left[\mathbf{P} \cdot \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot \mathbf{P} - \frac{1}{n^2} \mathbf{I} \right] \cdot \mathbf{D}_0 = \mathbf{0}.$$



$\mathbf{P} \cdot \boldsymbol{\varepsilon}^{-1} \cdot \mathbf{P}$ je v podstatě **dvojměrný** tenzor v rovině kolmé na \mathbf{l} a rovnice je rovnící elipsy v této rovině. Odtud plyne konstrukce elipsoidu indexů lomu a orientace vektorů \mathbf{D}_0 .

ÚFE

9

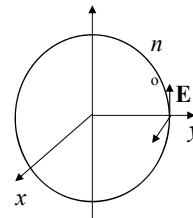
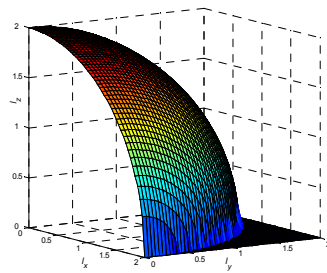
Úprava obecné disperzní relace

$$\begin{aligned} \Phi(\omega, \mathbf{l}) = & \varepsilon_{xx} l_x^4 + \varepsilon_{yy} l_y^4 + \varepsilon_{zz} l_z^4 + \varepsilon_{xx} l_x^2 (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{yy} l_y^2 (l_x^2 + l_z^2) + \varepsilon_{zz} l_z^2 (l_x^2 + l_y^2) \\ & - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} (l_x^2 + l_y^2) - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz} (l_x^2 + l_z^2) - \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} \end{aligned}$$

pro speciální případy:

V **izotropním prostředí** popisuje disperzní rovnice „dvojnásobně degenerovanou“ kulovou plochu.

$$\Phi(\omega, \mathbf{l}) = \varepsilon_{xx} (\varepsilon_{xx} - l_x^2 - l_y^2 - l_z^2)^2 = 0.$$



ÚFE

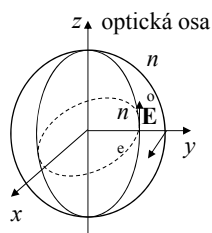
10

Jednoosé prostředí: $\Phi(\omega, \mathbf{l}) = (\varepsilon_{xx} - l_x^2 - l_y^2 - l_z^2) [\varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz} - \varepsilon_{xx} (l_x^2 + l_y^2) - \varepsilon_{zz} l_z^2] = 0$.

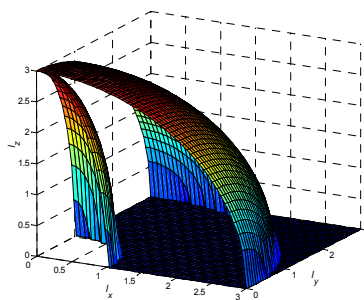
Rovnice kulové plochy (řádová vlna): $\varepsilon_{xx} - l_x^2 - l_y^2 - l_z^2 = 0$,

Rotační elipsoid (mimořádná vlna): $\frac{l_x^2 + l_y^2}{\varepsilon_{zz}} + \frac{l_z^2}{\varepsilon_{xx}} = 1$, neboli $\frac{l_x^2 + l_y^2}{n_e^2} + \frac{l_z^2}{n_o^2} = 1$

V rovině (x, z) platí $n = |\mathbf{l}| = l = \frac{n_x n_z}{\sqrt{n_x^2 \sin^2 \theta + n_z^2 \cos^2 \theta}}$,



kde θ je úhel vlnového vektoru \mathbf{l} od osy z .



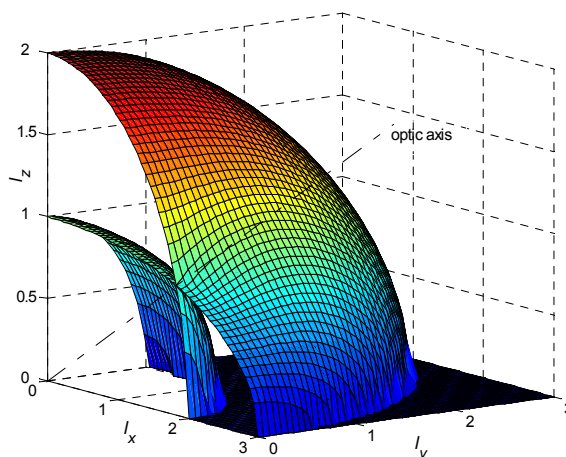
ÚFE

11

Dvojosé prostředí

$$\Phi(\omega, \mathbf{l}) = \varepsilon_{xx} l_x^4 + \varepsilon_{yy} l_y^4 + \varepsilon_{zz} l_z^4 + \varepsilon_{xx} l_x^2 (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{yy} l_y^2 (l_x^2 + l_z^2) + \varepsilon_{zz} l_z^2 (l_x^2 + l_y^2) - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} (l_x^2 + l_y^2) - \varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz} (l_x^2 + l_z^2) - \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} (l_y^2 + l_z^2) + \varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz}$$

Plocha vlnových vektorů dvojosého prostředí s indexy lomu $n_x = 1, n_y = 2, n_z = 3$

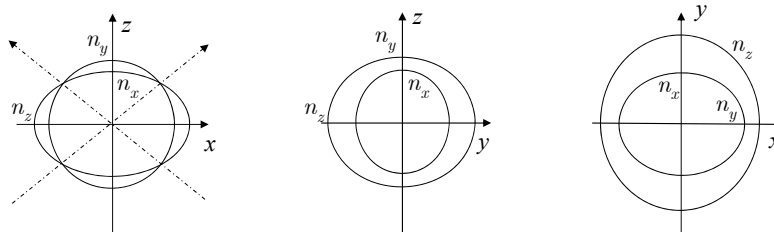


ÚFE

12

Pro **dvojosé prostředí** lze řezy plochy vlnových vektorů souřadnicovými rovinami l_x, l_y, l_z vyjádřit ve tvaru

$$\begin{aligned}
 l_x = 0: & \quad (\varepsilon_{xx} - l_y^2 - l_z^2) [\varepsilon_{yy} \varepsilon_{zz} - \varepsilon_{yy} l_y^2 - \varepsilon_{zz} l_z^2] = 0, \quad \text{což je součin rovnice kružnice} \\
 l_y = 0: & \quad (\varepsilon_{yy} - l_x^2 - l_z^2) [\varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz} - \varepsilon_{xx} l_x^2 - \varepsilon_{zz} l_z^2] = 0, \quad \text{a rovnice elipsy.} \\
 l_z = 0: & \quad (\varepsilon_{zz} - l_x^2 - l_y^2) [\varepsilon_{xx} \varepsilon_{yy} - \varepsilon_{xx} l_x^2 - \varepsilon_{yy} l_y^2] = 0, \quad \text{Pro } n_x < n_y < n_z
 \end{aligned}$$



Prostředí s optickou aktivitou – *chirální prostředí*

Optická aktivita = stáčení roviny polarizace lineárně polarizované vlny.

Chirální prostředí je prostředí **bez translační symetrie**.

Konstituční relace pro chirální prostředí lze zavést různým způsobem. Jeden z možných je

$$\begin{aligned}
 \mathbf{D} &= \varepsilon_0 \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E} - \frac{i}{c} \mathbf{g} \cdot \mathbf{H}, \\
 \mathbf{B} &= \mu_0 \mathbf{H} + \frac{i}{c} \mathbf{g} \cdot \mathbf{E},
 \end{aligned}$$

kde \mathbf{g} je bezrozměrný symetrický tenzor 2. řádu, tzv. *chirální tenzor*

Šíření rovinné vlny v chirálním prostředí

Rovinnou vlnu popisují vztahy $\mathbf{E} = \mathbf{E}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}}$, $\mathbf{H} = \mathbf{H}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}}$, $\mathbf{k} = k_0 \mathbf{l} = \omega \sqrt{\mu_0 \varepsilon_0} \mathbf{l} = \frac{\omega}{c} \mathbf{l} = \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{l}$.

Rotace dá

Dosazením do Maxwellových rovnic získáme

$$\begin{aligned}
 \nabla \times \mathbf{E} &= i\mathbf{k} \times \mathbf{E}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}} = ik_0 \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}}, & \mathbf{l} \times \mathbf{E}_0 &= \sqrt{\frac{\mu_0}{\varepsilon_0}} \mathbf{H}_0 + i \mathbf{g} \cdot \mathbf{E}_0, \\
 \nabla \times \mathbf{H} &= i\mathbf{k} \times \mathbf{H}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}} = ik_0 \mathbf{l} \times \mathbf{H}_0 e^{i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}}; & -\mathbf{l} \times \mathbf{H}_0 &= \varepsilon \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{\mu_0}} \mathbf{E}_0 - i \mathbf{g} \cdot \mathbf{H}_0.
 \end{aligned}$$

Z prvé rovnice vypočítáme \mathbf{H}_0 : $\mathbf{H}_0 = \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} (\mathbf{1} \times \mathbf{E}_0 - i \mathbf{g} \cdot \mathbf{E}_0)$.

Dosazením do druhej rovnice dostaneme

$$-1 \times (\mathbf{1} \times \mathbf{E}_0 - i \mathbf{g} \cdot \mathbf{E}_0) = \epsilon \cdot \mathbf{E}_0 - i \mathbf{g} \cdot (\mathbf{1} \times \mathbf{E}_0 - i \mathbf{g} \cdot \mathbf{E}_0)$$

Rovnici pak můžeme upravit do tvaru

$$[l^2 \mathbf{I} - 1\mathbf{1} + i(\mathbf{1} \times \mathbf{g} + \mathbf{g} \times \mathbf{1}) - \epsilon + \underbrace{\mathbf{g} \cdot \mathbf{g}}_{\text{zanedbáme, člen malý 2. řádu}}] \cdot \mathbf{E}_0 = \mathbf{0}, \text{ kde } \mathbf{1} \times \mathbf{g} = \sum_{m,n=1}^3 (\mathbf{1} \times \mathbf{x}_m^0) \mathbf{x}_n^0 g_{mn},$$

$$\mathbf{g} \times \mathbf{1} = \sum_{m,n=1}^3 \mathbf{x}_m^0 (\mathbf{x}_n^0 \times \mathbf{1}) g_{mn}.$$

V souřadnicové soustavě, v níž je ϵ diagonální, má rovnice tvar

$$\begin{bmatrix} l_y^2 + l_z^2 - \epsilon_{xx} & -l_x l_y + i[(g_{xx} + g_{yy})l_z - g_{zx}l_x - g_{yz}l_y] & -l_x l_z - i[(g_{xx} + g_{zz})l_y - g_{yx}l_x - g_{yz}l_z] \\ -l_x l_y - i[(g_{xx} + g_{yy})l_z - g_{zx}l_x - g_{yz}l_y] & l_x^2 + l_z^2 - \epsilon_{yy} & -l_y l_z - i[(g_{yy} + g_{zz})l_x - g_{xy}l_y - g_{xz}l_z] \\ -l_x l_z + i[(g_{xx} + g_{zz})l_y - g_{yx}l_x - g_{yz}l_z] & -l_y l_z + i[(g_{yy} + g_{zz})l_x - g_{xy}l_y - g_{xz}l_z] & l_x^2 + l_y^2 - \epsilon_{zz} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} E_{0x} \\ E_{0y} \\ E_{0z} \end{bmatrix} = \mathbf{0}.$$

Disperzní rovnice pro rovinnou vlnu v chirálním prostředí:

$$\det[\dots] = 0 \dots \text{plocha 4. stupně v souřadnicích } (l_x, l_y, l_z).$$

Izotropní chirální prostředí

$$\mathbf{g} = g\mathbf{I}, \quad \epsilon = \epsilon\mathbf{I}; \quad \text{volme } \mathbf{1} = l_z \mathbf{z}^0 = l_z \mathbf{x}_3^0.$$

Pak disperzní rovnice přejde na tvar

Poslední rovnice má řešení $E_z = 0$.

$$\begin{pmatrix} l_z^2 - \epsilon & -2i g l_z & 0 \\ 2i g l_z & l_z^2 - \epsilon & 0 \\ 0 & 0 & -\epsilon \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \\ E_z \end{pmatrix} = \mathbf{0}.$$

Další dvě mají netriviální řešení, pokud

$$(l_z^2 - \epsilon)^2 - 4g^2 l_z^2 = 0,$$

Poněvadž prakticky vždy $g \ll \epsilon$,

získáme obecný vztah

$$l_z = \pm \sqrt{\epsilon + g^2} \pm g \approx \pm \sqrt{\epsilon} \pm g = \pm n \pm g; \quad \text{pro amplitudy pole získáme}$$

$$\frac{E_y}{E_x} \approx 2i \frac{g l_z}{l_z^2 - \epsilon} \approx \pm i.$$

Vlastní vlny izotropního chirálního prostředí jsou tedy *kuhově polarizované* a šíří se s indexem lomu $n \pm g$.

V izotropním prostředí lze za osu z zvolit libovolný směr;

plocha vlnových vektorů se tedy rozpadá na *dvě kulové plochy* o poloměrech $n \pm g$.

Stáčení roviny polarizace v izotropním chirálním prostředí

Je-li v místě $z = 0$ inzenzita elektrického pole lineárně polarizovaná, $\mathbf{E}(z = 0) = E_0 \mathbf{x}^0$, je ji možno vyjádřit jako superpozici dvou kruhově polarizovaných vln,

$$\mathbf{E} = \frac{1}{2} \mathbf{E}_0^+ e^{ik_0 l^+ z} + \frac{1}{2} \mathbf{E}_0^- e^{ik_0 l^- z}, \text{ kde } \mathbf{E}_0^+ = E_0(\mathbf{x}^0 + i\mathbf{y}^0), \mathbf{E}_0^- = E_0(\mathbf{x}^0 - i\mathbf{y}^0), l^\pm = n \pm g.$$

$$\text{Pak } E_x = \frac{1}{2} E_0 (e^{ik_0 l^+ z} + e^{ik_0 l^- z}) = E_0 e^{ik_0 (l^+ + l^-) z / 2} \cos k_0 \frac{\Delta l}{2} z,$$

$$E_y = \frac{i}{2} E_0 (e^{ik_0 l^+ z} - e^{ik_0 l^- z}) = -E_0 e^{ik_0 (l^+ + l^-) z / 2} \sin k_0 \frac{\Delta l}{2} z.$$

Při šíření na vzdálenost L se polarizace pootočí o úhel $\varphi = k_0 \frac{\Delta l}{2} L = k_0 g L$.

Chirální parametr g je tedy určen specifickou stáčivostí polarizace, $g = \frac{1}{k_0} \frac{\varphi}{L}$.

Specifická stáčivost a chirální parametr některých materiálů na vln. délce 632,8 nm:

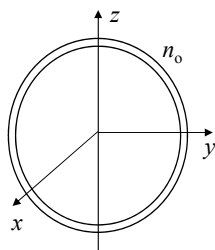
materiál	φ/L	g
křemen SiO_2	$22^\circ/\text{mm}$	3.85×10^{-5}
paratelurit TeO_2	$87^\circ/\text{mm}$	1.52×10^{-4}
$\text{Bi}_{12}\text{GeO}_{20}$	$20^\circ/\text{mm}$	3.5×10^{-5}

DFE

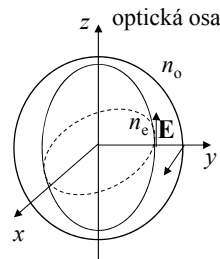
17

Vliv optické aktivity prostředí na tvar ploch vlnových vektorů

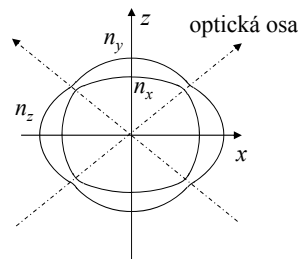
a) Izotropní prostředí



b) Jednoosé prostředí



c) Dvojosé prostředí



DFE

18

Úvod do základů teorie hyperbolických (meta)materiálů

Elementární teorie efektivního prostředí (EMT)

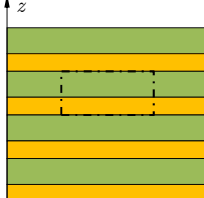
Vrstevnaté prostředí s parametry ϵ_1, d_1 a ϵ_2, d_2 , $d_1, d_2 \ll \lambda$

Sřední hodnota elektrické indukce pro elektrické pole rovnoběžné s vrstvami :

$$E_{x1} = E_{x2} = E, \quad \bar{D}_x = \frac{D_{x1}d_1 + D_{x2}d_2}{d_1 + d_2} = \frac{\epsilon_1 d_1 + \epsilon_2 d_2}{d_1 + d_2} E = \epsilon_{\parallel} E$$

$$\frac{d_1}{d_1 + d_2} = f, \quad \frac{d_2}{d_1 + d_2} = 1 - f, \quad 0 \leq f \leq 1. \quad \text{Tedy} \quad \epsilon_{\parallel} = f\epsilon_1 + (1 - f)\epsilon_2,$$

Sřední hodnota intenzity elektrického pole pro elektrickou indukci rovnoběžnou s vrstvami :



$$D_{z1} = D_{z2} = D, \quad \bar{E}_z = \frac{E_{z1}d_1 + E_{z2}d_2}{d_1 + d_2} = \frac{d_1/\epsilon_1 + d_2/\epsilon_2}{d_1 + d_2} E = \frac{1}{\epsilon_{\perp}} E,$$

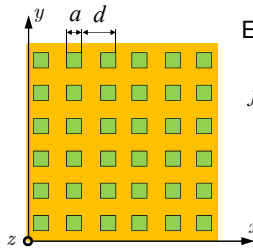
$$\text{Tedy} \quad \frac{1}{\epsilon_{\perp}} = \frac{1}{\epsilon_1} f + \frac{1}{\epsilon_2} (1 - f), \quad \epsilon_{\perp} = \frac{\epsilon_1 \epsilon_2}{f\epsilon_2 + (1 - f)\epsilon_1},$$

Efektivní prostředí je anizotropní, jednoosé, s tenzorem permitivity

$$\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} \epsilon_{\parallel} & 0 & 0 \\ 0 & \epsilon_{\perp} & 0 \\ 0 & 0 & \epsilon_{\perp} \end{pmatrix}$$

J. C. Maxwell Garnett, "Colours in metal glasses and in metallic films,"
Philosophical Transaction of the Royal Society London **203**, 385-420 (1904).

„Duální“ („nanodrátové“) efektivní prostředí



Evidentně, $\epsilon_{||} = f^2\epsilon_1 + (1 - f^2)\epsilon_2$, $\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} \epsilon_{\perp} & 0 & 0 \\ 0 & \epsilon_{\perp} & 0 \\ 0 & 0 & \epsilon_{||} \end{pmatrix}$

$f = \frac{a}{d}$, $\epsilon_{\perp} \approx \frac{f\epsilon_1\epsilon_2}{f\epsilon_2 + (1-f)\epsilon_1} + (1-f)\epsilon_1$

Efektivní anizotropní jednoosé prostředí

Ideální (bezeztrátové) metalo-dielektrické (efektivní) prostředí:

$\epsilon_1 = \epsilon_m$, $\epsilon_m < 0$, $\epsilon_2 = \epsilon_d$, $\epsilon_d > 0$, $|\epsilon_m| < \epsilon_d$

Příklad: Ag/SiO₂ na vln. délce 700 nm: $\epsilon_m \doteq -22 + i0.67$, $\epsilon_d \doteq 2.12$

f	$\epsilon_{ }$	ϵ_{\perp}
0.2	-2.70	2.71
0.5	-9.94	4.69
0.7	-14.76	9.12
0.8	-18.38	31.14

ÚFE

Fresnelova disperzní formule pro jednoosé prostředí:

$\Phi(\omega, \mathbf{l}) = (\epsilon_{xx} - l_x^2 - l_y^2 - l_z^2) [\epsilon_{xx}\epsilon_{zz} - \epsilon_{xx}(l_x^2 + l_y^2) - \epsilon_{zz}l_z^2] = 0.$

Pro (bezeztrátové) vrstevnaté prostředí $\epsilon_{xx} = \epsilon_{||} < 0$, $\epsilon_{zz} = \epsilon_{\perp} > 0$.

Tedy

$l_x^2 + l_y^2 + l_z^2 = \epsilon_{||}$, $\frac{l_x^2 + l_y^2}{\epsilon_{\perp}} + \frac{l_z^2}{\epsilon_{||}} = 1$, neboli $l_x^2 + l_y^2 = \epsilon_{\perp} + \frac{\epsilon_{\perp}}{|\epsilon_{||}|} l_z^2$

„Řádná“ evanescentní (tlumená) vlna – objemový plazmon (nešířivá vlna)

Jednodílný rotační hyperboloid

Pro (bezeztrátové) „drátové“ prostředí $\epsilon_{xx} \approx \epsilon_{\perp} > 0$, $\epsilon_{zz} \approx \epsilon_{||} < 0$.

$l_x^2 + l_y^2 + l_z^2 = \epsilon_{\perp}$, $\frac{l_x^2 + l_y^2}{\epsilon_{||}} + \frac{l_z^2}{\epsilon_{\perp}} = 1$, neboli $l_x^2 + l_y^2 = \frac{|\epsilon_{||}|}{\epsilon_{\perp}} (l_z^2 - \epsilon_{\perp})$.

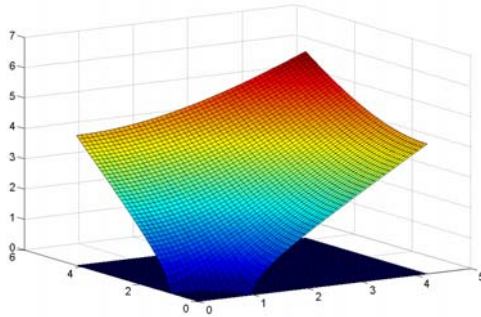
„Řádná“ „šířivá“ (netlumená) vlna – polaritonový mód

Dvojdílný rotační hyperboloid (poloměr je kladný jen pro $|l_z| > \sqrt{\epsilon_{\perp}}$).

ÚFE

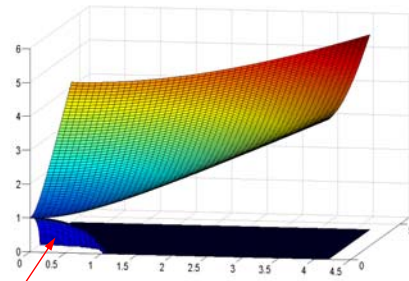
22

Hyperbolické plochy vlnových vektorů



Jednodílný rotační hyperboloid

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{eff} = \begin{pmatrix} -1.1 & 0 & 0 \\ 0 & -1.1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$



polaritonový mód (kulová plocha)

Dvojdílný rotační hyperboloid

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{eff} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -1.1 \end{pmatrix}$$

Řezy hyperbolickými plochami vlnových vektorů

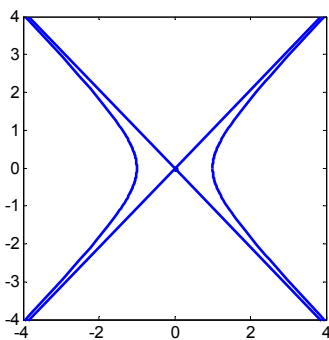
$$l_x^2 + l_z^2 = \varepsilon_{xx}, \quad \frac{l_x^2}{\varepsilon_{zz}} + \frac{l_z^2}{\varepsilon_{xx}} = 1;$$

$$l_{x,o} = \sqrt{\varepsilon_{xx}} \cos \varphi, \quad l_{z,o} = \sqrt{\varepsilon_{xx}} \sin \varphi,$$

$$l_{x,e} = a \cos \varphi; \quad l_{z,e} = a \sin \varphi; \quad a = \sqrt{\frac{\varepsilon_{xx} \varepsilon_{zz}}{\varepsilon_{zz} + (\varepsilon_{xx} - \varepsilon_{zz}) \cos^2 \varphi}};$$

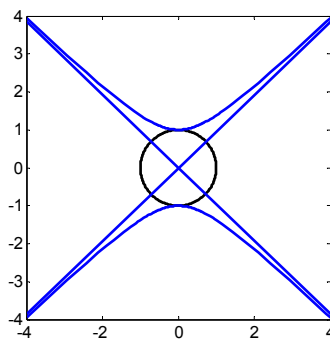
Jednodílný rotační hyperboloid

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{eff} = \begin{pmatrix} -1.1 & 0 & 0 \\ 0 & -1.1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$



Dvojdílný rotační hyperboloid

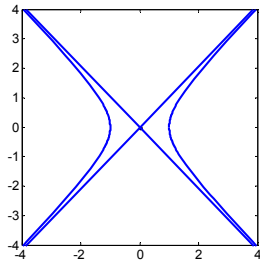
$$\boldsymbol{\varepsilon}_{eff} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -1.1 \end{pmatrix}$$



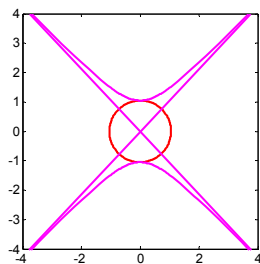
Hyperbolické plochy komplexních vlnových vektorů

Jednodílný rotační hyperboloid

$$\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} -1.1 & 0 & 0 \\ 0 & -1.1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$



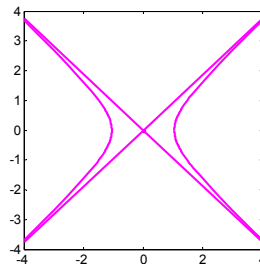
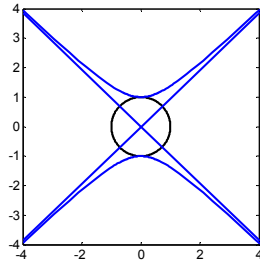
$\text{Re}\{l_x\}, \text{Re}\{l_z\}$



$\text{Im}\{l_x\}, \text{Im}\{l_z\}$

Dvojdílný rotační hyperboloid

$$\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -1.1 \end{pmatrix}$$

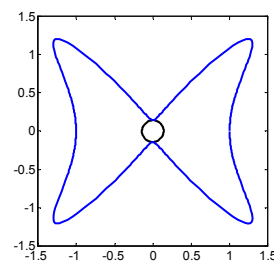


DFE

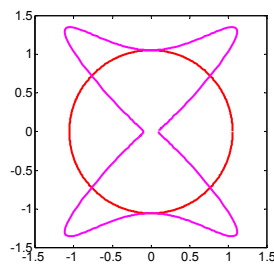
25

Plochy komplexních vlnových vektorů ve ztrátovém hyperbolickém prostředí

$$\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} -1.1+0.3i & 0 & 0 \\ 0 & -1.1+0.3i & 0 \\ 0 & 0 & 1+0.2i \end{pmatrix}$$

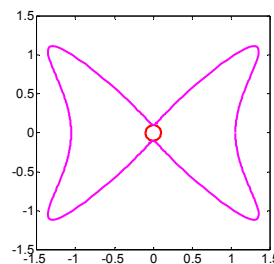
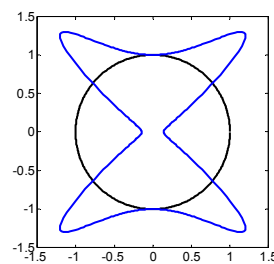


$\text{Re}\{l_x\}, \text{Re}\{l_z\}$



$\text{Im}\{l_x\}, \text{Im}\{l_z\}$

$$\epsilon_{eff} = \begin{pmatrix} 1+0.2i & 0 & 0 \\ 0 & 1+0.2i & 0 \\ 0 & 0 & -1.1+0.3i \end{pmatrix}$$

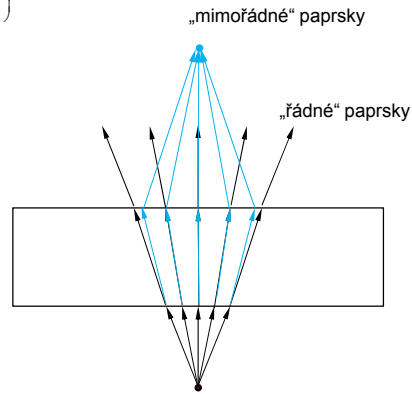
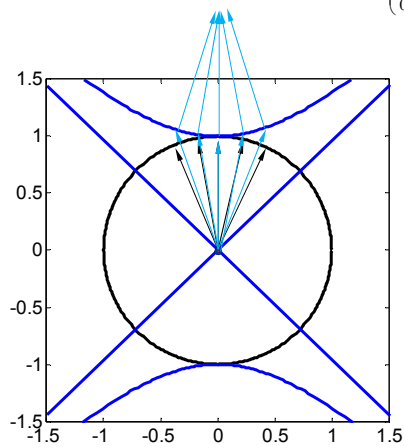


DFE

26

**Možné potenciální aplikace:
zobrazování planární čočkou z hyperbolického materiálu**

$$\varepsilon_{\text{eff}} = \begin{pmatrix} \varepsilon_1 & 0 & 0 \\ 0 & \varepsilon_1 & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_2 \end{pmatrix}, \quad \varepsilon_1 > 0, \quad \varepsilon_2 < 0$$

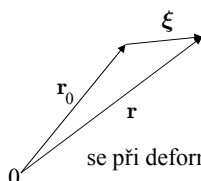


... a mnohé další...

**Základy teorie šíření
akustických vln
v elastickém prostředí**

Šíření akustické vlny v elastickém prostředí

(B.A.Auld: Acoustic fields and waves in solids I, II, J. Wiley 1973)



Deformace tělesar $(\mathbf{r}_0, t) = \mathbf{r}_0 + \boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t)$

$\boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t)$ (elastická) výchylka bodu \mathbf{r}_0

Element vzdálenosti mezi dvěma body vzdálenými o $d\mathbf{r}_0$,

se při deformaci změní na $\mathbf{r}_0 + d\mathbf{r}_0 + \boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0 + d\mathbf{r}_0, t) - \mathbf{r}_0 - \boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t) = d\mathbf{r}_0 + d\boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t)$,

$$\text{kde } d\boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t) = \sum_n \frac{\partial \boldsymbol{\xi}}{\partial x_n} dx_n = \sum_{m,n,p} \frac{\partial \xi_m}{\partial x_n} \mathbf{x}_m^0 \underbrace{\mathbf{x}_n^0 \cdot \mathbf{x}_p^0}_{\delta_{np}} dx_p = \nabla \boldsymbol{\xi}(\mathbf{r}_0, t) \cdot d\mathbf{r}_0,$$

$$\text{kde } \nabla \boldsymbol{\xi} = \sum_{m,n} \frac{\partial \xi_m}{\partial x_n} \mathbf{x}_m^0 \mathbf{x}_n^0 \text{ je gradient výchylky (dyáda).}$$

Pokud $d\boldsymbol{\xi} \cdot d\mathbf{r}_0 = 0$, nezmění se velikost $d\mathbf{r}_0$. Pak nejde o *deformaci*, ale o *pootočení* tělesa:

$$d\boldsymbol{\xi} \cdot d\mathbf{r}_0 = d\mathbf{r}_0 \cdot \nabla \boldsymbol{\xi} \cdot d\mathbf{r}_0 = \sum_{m,n} \frac{\partial \xi_m}{\partial x_n} dx_m dx_n = \frac{1}{2} \sum_{m,n} \left(\frac{\partial \xi_m}{\partial x_n} + \frac{\partial \xi_n}{\partial x_m} \right) dx_m dx_n = 0$$

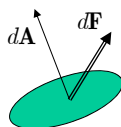
Tensor deformace se proto zavádí jako *symetrická část tenzoru gradientu výchylky*,

$$\bar{\mathbf{S}} = \frac{1}{2} (\nabla \boldsymbol{\xi} + (\nabla \boldsymbol{\xi})^T); \quad S_{mn} = S_{nm} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \xi_m}{\partial x_n} + \frac{\partial \xi_n}{\partial x_m} \right)$$

DFE

29

Silové působení v pevných látkách

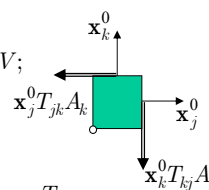


Síla působící na element plochy $d\mathbf{A}$ je $d\mathbf{F}$: $d\mathbf{F} = \bar{\mathbf{T}} \cdot d\mathbf{A}$

Síla působící na element *objemu* je

$$d\mathbf{F} = \iiint_{dA} \bar{\mathbf{T}} \cdot d\mathbf{A} = \int_{dV} \nabla \cdot \bar{\mathbf{T}} dV = \sum_j \frac{\partial T_{jk}}{\partial x_k} \mathbf{x}_j^0 dV;$$

\mathbf{T} ... tenzor pnutí pevné látky



Poněvadž element pevné látky se „neotáčí“, na element tělesa *nepůsobí moment* síly, tenzor pnutí je tedy *symetrický*:

$$T_{jk} = T_{kj}$$

„Hookův zákon“: $T_{jk} = \sum_{lm} c_{jklm} S_{lm}$ Pro malé deformace platí **lineární vztah** mezi \mathbf{T} a \mathbf{S}

Ze symetrie \mathbf{T} a \mathbf{S} vyplývá $c_{jklm} = c_{kjml} = c_{jkm}$

Lze ukázat, že s deformací je spojena hustota energie

$$dU = \mathbf{T} : d\mathbf{S} = \sum_{jk} T_{jk} dS_{jk} = \sum_{jklm} c_{jklm} dS_{jk} S_{lm} = \sum_{jklm} c_{jklm} S_{jk} dS_{lm}, \text{ a tedy } c_{jklm} = c_{lmjk}$$

Symetrie umožňuje zavést zkrácené značení $c_{\alpha\beta} = c_{jklm}$, $T_\alpha = T_{jk}$, $S_\alpha = \begin{cases} S_{jj} \\ 2S_{jk}, j \neq k \end{cases}$
(Voigtův zápis) $\alpha = 1, 2, \dots, 6$

DFE

30

Dynamika elastického prostředí; šíření akustických vln

Analogie Newtonovy silové rovnice $\mathbf{F} = m \cdot \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2}$ pro element objemu látky

$$\frac{\partial^2}{\partial t^2} \int_V \rho \boldsymbol{\xi} dV = \oint_A \mathbf{T} \cdot d\mathbf{A} = \int_V \nabla \cdot \mathbf{T} dV, \text{ a tedy } \rho \frac{\partial^2 \xi_j}{\partial t^2} = \sum_k \frac{\partial T_{jk}}{\partial x_k}. \quad \text{Po dosazení za } \mathbf{T}$$

a s uvážením symetrie \mathbf{S} dostaneme $\rho \frac{\partial^2 \xi_j}{\partial t^2} = \sum_{klm} c_{jklm} \frac{\partial^2 \xi_m}{\partial x_k \partial x_l}$, což je **vlnová rovnice** pro $\boldsymbol{\xi}$.

Rovinná akustická vlna: $\boldsymbol{\xi} = \boldsymbol{\xi}_0 e^{i(\mathbf{K} \cdot \mathbf{r} - \Omega t)}$, $\mathbf{K} = \frac{\Omega}{v_a} \mathbf{n}^0$, $K = \frac{2\pi}{\Lambda}$. Dosazením získáme

$$\sum_m \left(\sum_{kl} c_{jklm} n_k n_l - \rho v_a^2 \delta_{jm} \right) \xi_{0m} = 0 \quad \dots \text{ soustava 3 lineárních rovnic pro 3 složky amplitudy } \boldsymbol{\xi}_0.$$

Jinak: úloha pro vlastní čísla ρv_a^2 a vlastní vektory $\boldsymbol{\xi}_0$ pozitivně definitní reálné symetrické matice

s prvky $\sum_{kl} c_{jklm} n_k n_l \Rightarrow$ obecně existují 3 vlastní čísla a 3 vlastní vektory vzájemně ortogonální.

V každém směru \mathbf{n}^0 se mohou šířit 3 akustické vlny vzájemně ortogonálně polarizované, s různými fázovými rychlostmi.

Některé vlastnosti akustických vln

Z energetické bilance elastických kmitů lze odvodit výraz pro akustický Poyntingův vektor

$$\mathbf{\Pi} = -\mathbf{T} \cdot \dot{\boldsymbol{\xi}}$$

Grupová rychlost šíření \mathbf{v}_g je rovnoběžná s $\mathbf{\Pi}$, přičemž platí $\mathbf{v}_g \cdot \mathbf{n}^0 = v_a \Rightarrow |\mathbf{v}_g| \geq v_a$ (!!!)

V izotropním prostředí $c_{11} = c_{22} = c_{33}$, $c_{12} = c_{13} = c_{23}$, $c_{44} = c_{55} = c_{66} = \frac{1}{2}(c_{11} - c_{12})$

Volme pro jednoduchost $\mathbf{n}^0 = \mathbf{z}^0$. Pak

$$\begin{pmatrix} c_{44} - \rho v_a^2 & 0 & 0 \\ 0 & c_{44} - \rho v_a^2 & 0 \\ 0 & 0 & c_{11} - \rho v_a^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \xi_1 \\ \xi_2 \\ \xi_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad v_{a\parallel} = \sqrt{\frac{c_{11}}{\rho}}, \quad v_{a\perp} = \sqrt{\frac{c_{44}}{\rho}} < v_{a\parallel}$$

Normovaný akustický vlnový vektor \mathbf{l}_a , $\boldsymbol{\xi} = \boldsymbol{\xi}_0 e^{i\Omega(\mathbf{l}_a \cdot \mathbf{r} - t)}$, $\sum_m \left(\sum_{kl} c_{jklm} l_k l_l - \rho \delta_{jm} \right) \xi_{0m} = 0$,

$$\det \left[\left(\sum_{kl} c_{jklm} l_k l_l - \rho \delta_{jm} \right) \right] = 0 \quad \text{je rovnice plochy vlnových vektorů (6. stupně!)} \quad \dots$$

Teoretické základy akustooptické interakce

Elastická deformace \bar{S} způsobí změnu tenzoru (elektrické) impermitivity $\bar{\eta} = \bar{\varepsilon}^{-1}$,

$$\Delta \bar{\eta} = \bar{p} : \bar{S}, \quad \Delta \bar{\varepsilon} = -\bar{\varepsilon} \cdot \bar{p} : \bar{S} \cdot \bar{\varepsilon}, \quad \text{kde } \bar{p} \text{ je tenzor fotoelastických konstant.}$$

Poněvadž \bar{S} i $\bar{\varepsilon}$ jsou symetrické tenzory 2. řádu, musí být \bar{p} tenzor 4. řádu, symetrický vůči záměně prvních dvou a/nebo druhých dvou indexů, $p_{ijkl} = p_{jikl} = p_{ijlk} = p_{jilk}$.

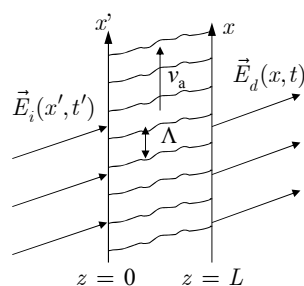
Pokud se v materiálním prostředí šíří rovinná akustická vlna s vektorem elastické výchylky

$$\vec{\xi}(\vec{r}, t) = \vec{\xi}_0 \exp(i\vec{K} \cdot \vec{r} - i\Omega t), \text{ dojde k modulaci permitivity dané reálným výrazem}$$

$$\begin{aligned} \Delta \bar{\varepsilon}(\vec{r}, t) &= -\bar{\varepsilon} \cdot \bar{p} : \left\{ \frac{1}{2} \nabla \left(\vec{\xi}_0 e^{i(\vec{K} \cdot \vec{r} - \Omega t)} \right) + c.c. \right\} \cdot \bar{\varepsilon} \\ &= \frac{\Omega}{v_a} \bar{\varepsilon} \cdot \bar{p} : \vec{n} \vec{\xi}_0 \cdot \bar{\varepsilon} \sin(\vec{K} \cdot \vec{r} - \Omega t) = \Delta \bar{\varepsilon} \sin(\vec{K} \cdot \vec{r} - \Omega t). \end{aligned}$$

Modulace permitivity způsobená akustickou vlnou má tedy tvar rovinné postupné vlny.

Difrakce rovinné vlny na postupné akustické vlně v izotropním prostředí



V lineárním prostředí musí obecně platit

$$\begin{aligned} \vec{E}_d(x, z = L, t) &= \\ &= \int_{-\infty}^t \int_{-\infty}^{\infty} \bar{T}(x, x', t, t') \cdot \vec{E}(x', z = 0, t') dt' dx'. \end{aligned}$$

Akustická vlna je periodická v souř. x s periodou Λ a v čase s periodou Ω a šíří se rychlostí v_a .

$$\bar{T}(x, x', t, t') = \sum \bar{T}_q(x - x', t - t') e^{iq(K_x x - \Omega t)}.$$

Pro rovinnou dopadající vlnu $\vec{E}_i(x', z = 0, t') = \vec{E}_0 e^{i(k_{ix} x' - \omega_i t')}$ má difraktované pole tvar

$$\begin{aligned} \vec{E}_d(x, z = L, t) &= \sum_q \int_{-\infty}^t \int_{-\infty}^{\infty} \bar{T}_q(\xi, \tau) \cdot \vec{E}_0 e^{-i(k_{ix} \xi - \omega_i \tau)} d\xi d\tau e^{i[(k_{ix} + qK_x)x - (\omega_i + q\Omega)t]} \\ &= \sum_q \vec{E}_q e^{i[(k_{ix} + qK_x)x - (\omega_i + q\Omega)t]}, \end{aligned}$$

na výstupu je tedy superpozice rovinných vln, jejichž x -ové složky vlnových vektorů jsou

$$k_{d,qx} = k_{ix} + qK_x.$$

Elastooptický a fotostrikční efekt

Předchozí analýza brala v úvahu pouze působení akustické vlny na optické záření a nikoli naopak.

Celková změna vnitřní energie objemové jednotky látky při současném působení elektrického pole a elastické deformace je $dU = \vec{E} \cdot d\vec{D} + \vec{T} : d\vec{S}$.

$$\text{Zřejmě } \vec{D} = \epsilon_0(\vec{\epsilon} + \Delta\vec{\epsilon}) \cdot \vec{E} = \epsilon_0(\vec{\epsilon} - \vec{\epsilon} \cdot \vec{p} : \vec{S} \cdot \vec{\epsilon}) \cdot \vec{E}.$$

Zavedeme nový termodynamický potenciál $V = U - \vec{E} \cdot \vec{D}$, $dV = -\vec{D} \cdot d\vec{E} + \vec{T} : d\vec{S}$.

V musí tedy mít nezávislé proměnné \vec{E} a \vec{S} . Pak ale

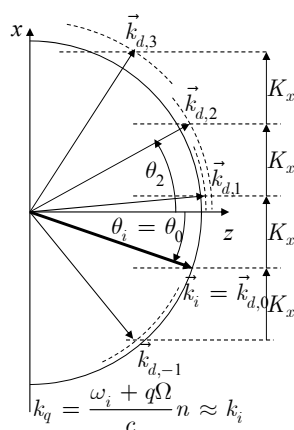
$$\frac{\partial V}{\partial E_j \partial S_{lm}} = -\frac{\partial D_j}{\partial S_{lm}} = \epsilon_0 \epsilon_{jr} \epsilon_{ks} p_{rslm} E_k = \frac{\partial T_{lm}}{\partial E_j}; \quad \text{integrací získáme}$$

$$T_{rs} = \underbrace{c_{rslm} S_{lm}}_{\text{elastická deformace}} + \frac{1}{2} \epsilon_0 \epsilon_{jl} \epsilon_{km} p_{lmrs} E_j E_k \quad \text{fotostrikce (stimulovaný Brillouinův jev)}$$

$\epsilon \approx 2$, $p \approx 0.2$, $c \approx 10^{10} \div 10^{11} \text{ N.m}^{-2}$. Pro typické hodnoty $S \approx 10^{-6}$, $E \approx 10^6 \text{ V.m}^{-1}$ je 1. člen řádu 10^4 až 10^5 , druhý řádu 10^{-1} až 10^0 ; je tedy zanedbatelný.

Konstrukce difraktovaných vln na výstupu ze sloupce akustické vlny

Diagram vlnových vektorů



Frekvenční posuv difraktovaných vln:

$$\omega_{d,q} = \omega_i + q\Omega \approx \omega_i$$

Vlnové vektory difraktovaných vln:

$$k_{d,qx} = k_{ix} + qK_x, \quad k_{d,qz} = \sqrt{k_q^2 - (k_{ix} + qK_x)^2} \approx \sqrt{k_0^2 n^2 - (k_{ix} + qK_x)^2}$$

Výstupní úhly difraktovaných vln

$$\sin \theta_q \approx \sin \theta_0 + q \frac{K_x}{k_0 n} = \sin \theta_0 + q \frac{\lambda}{n\Lambda}$$

Účinnost AO interakce v přiblížení teorie vázaných vln

Vlnová rovnice pro intenzitu elektrického pole

$$\nabla \nabla \cdot \vec{E} - \Delta \vec{E} = -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} [\vec{\varepsilon}(\vec{r}, t) \cdot \vec{E}(\vec{r}, t)]; \text{ pro } \vec{E}(\vec{r}, t) = \vec{y}^0 E(x, z, t) \text{ platí}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} E(x, z, t) + \frac{\partial^2}{\partial z^2} E(x, z, t) - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \{ [n^2(x, t)] E(x, z, t) \} = 0;$$

Výchozí předpoklady teorie vázaných vln:

$$E(x, z, t) \approx \sum_{q=-\infty}^{\infty} E_q(z) e^{i[(k_{ix} + qK)x + k_{qz}z - (\omega_i + q\Omega)t]},$$

$$E_q(z) \text{ je pomalu proměnná komplexní amplituda, } \left| \frac{\partial^2 E_q(z)}{\partial z^2} \right| \ll k^2 E_q(z), \quad k \frac{\partial E_q(z)}{\partial z}.$$

$$n(x, t) = \sqrt{n^2 + \Delta \varepsilon \sin(Kx - \Omega t)} \approx n + n_1 \sin(Kx - \Omega t),$$

$$n_1 \approx \frac{\Delta \varepsilon}{2n} \approx -\frac{1}{2} n^3 p S_0 \ll n.$$

DFE

37

Zavedeme parametry

$$\Delta \varphi = \frac{k_0 n_1 L}{\cos \theta_i}, \quad Q = \frac{2\pi \lambda L}{n \Lambda^2 \cos \theta_i}, \quad \alpha = -\frac{k}{K} \sin \theta_i = -\frac{n \Lambda}{\lambda} \sin \theta_i.$$

Dosažením rozvoje do vlnové rovnice dostaneme po zanedbání malých členů vyšších řádů soustavu diferenciálních rovnic 1. řádu

$$\frac{\partial E_q(z)}{\partial z} = \frac{\Delta \varphi}{2L} (E_{q+1}(z) - E_{q-1}(z)) + \frac{iqQ}{2L} (2\alpha - q) E_q(z), \quad q = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$$

Pro přehlednost soustavu rozepíšme:

$$\frac{d}{dz} \begin{pmatrix} \vdots \\ E_{-1} \\ E_0 \\ E_1 \\ \vdots \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -i(2\alpha + 2) \frac{Q}{2L} & \frac{\Delta \varphi}{2L} & 0 & \dots & \dots \\ -\frac{\Delta \varphi}{2L} & -i(2\alpha + 1) \frac{Q}{2L} & \frac{\Delta \varphi}{2L} & 0 & \dots \\ 0 & -\frac{\Delta \varphi}{2L} & -i2\alpha \frac{Q}{2L} & \frac{\Delta \varphi}{2L} & 0 \\ \dots & 0 & -\frac{\Delta \varphi}{2L} & -i(2\alpha - 1) \frac{Q}{2L} & \frac{\Delta \varphi}{2L} \\ \dots & \dots & 0 & -\frac{\Delta \varphi}{2L} & -i(2\alpha - 2) \frac{Q}{2L} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \dots \\ E_{-1} \\ E_0 \\ E_1 \\ \dots \end{pmatrix}$$

DFE

38

Ramanův-Nathův a Braggův režim difrakce

Ze soustavy rovnic vyplývá, že jsou vzájemně vázány **vždy jen sousední difrakční řády**. To je důsledek *čistě sinusového* charakteru modulační.

Diferenciální rovnici pro E_q je možné v limitních případech $Q \ll 1$ a $Q \gg 1$ řešit analyticky:

1. $Q \ll 1$ – Ramanův – Nathův režim
2. $Q \gg 1$ – Braggův režim

$Q \ll 1$: **Ramanův-Nathův režim**. Pro $Q = 0$ má soustava rovnic analytické řešení

$$E_q(L) = E_0 J_q(\Delta\varphi), \quad q = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$$

To je možno fyzikálně snadno interpretovat jako *fázovou modulaci dopadající vlny na sloupci akustické vlny*:

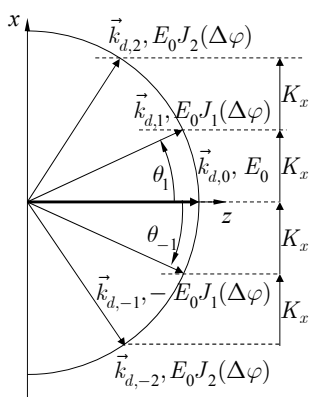
$$E(x, L, t) = E_0 e^{i(k_{ix} - \omega t)} e^{i\Delta\varphi \sin(Kx - \Omega t)} = E_0 \sum_q J_q(\Delta\varphi) e^{i[(k_{ix} + qK)x - i(\omega + q\Omega)t]}.$$

Přesnější řešení soustavy s $Q \ll 1$, $q \ll \alpha$ dá $E_q(L) = E_0 J_q \left[\Delta\varphi \frac{\sin(Q\alpha/2)}{Q\alpha/2} \right]$.

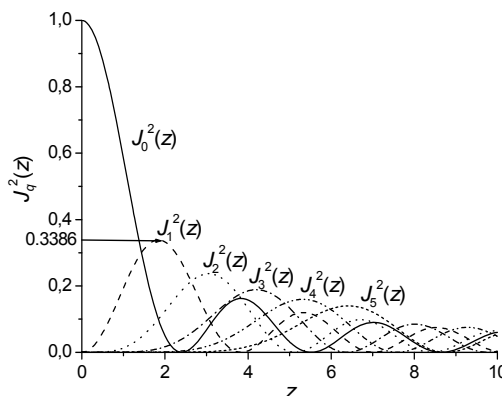
ÚFE

39

Ramanův-Nathův režim:



Difrakce do mnoha řádů, difrakční účinnost v jednotlivých řádech je dána kvadráty Besselovy funkce $J_q^2(\Delta\varphi)$, podobně jako u tenkého amplitudového hologramu se sinusovou modulací amplitudové propustnosti.



ÚFE

40

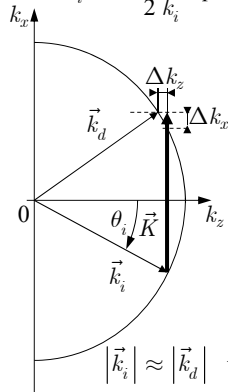
Braggův režim

Braggův režim nastává pro $Q \gg 1$, prakticky pro $Q \geq 10$.

Pak lze zanedbat vazbu do ostatních řádů kromě případu, kdy $q \approx 2\alpha$, tj. pro $q = \pm 1$

$$\sin \theta_i \approx \pm \frac{1}{2} \frac{K}{k_i} \quad \text{pro } q = \pm 1. \quad \text{Pak } \frac{Q}{2}(1 - 2\alpha) = \frac{2\pi\lambda L}{2n\Lambda^2 \cos \theta_i} (1 + 2 \frac{n\Lambda}{\lambda} \sin \theta_i) =$$

$$= \frac{KL}{2k \cos \theta_i} (K + 2k \sin \theta_i) \cong L \tan \theta_i \Delta k_x = \Delta k_z L.$$



Rovnice vázaných vln jsou pak

$$\frac{dE_{d,0}}{dz} = \frac{\Delta\varphi}{2L} E_{d,1},$$

$$\frac{dE_{d,1}}{dz} = -\frac{\Delta\varphi}{2L} E_{d,0} + i \frac{\Delta k_z}{2L} E_{d,1};$$

Řešení s počáteční podmínkou $E_{d,0}(0) = E_0$, $E_{d,1}(0) = 0$ je

$$| \vec{k}_i | \approx | \vec{k}_d | \quad E_{d,1}(L) = E_0 \frac{\Delta\varphi}{2\sigma} e^{-i \frac{\Delta k_z L}{2}} \sin \sigma, \quad \text{kde } \sigma = \sqrt{\left(\frac{\Delta k_z L}{2}\right)^2 + \left(\frac{\Delta\varphi}{2}\right)^2}.$$

$$\text{Tedy } |E_{d,1}(L)|^2 = E_0^2 \left(\frac{\Delta\varphi}{2\sigma}\right)^2 \sin^2 \sigma.$$

DFE

41

Braggův režim

Difrakční účinnost

Fázový synchronismus:

$$\eta = \left| \frac{E_{d,1}(L)}{E_{d,0}(0)} \right|^2 = \left(\frac{\Delta\varphi}{2\sigma}\right)^2 \sin^2 \sigma \quad \Delta k_z L \approx 0, \text{ t.j. } \vec{k}_i \pm \vec{K} \approx \vec{k}_d$$

(podmínka zachování kvaziimpulsu).

$$\text{Platí } \frac{\Delta\varphi}{2} = \frac{2\pi n_1}{2\lambda \cos \theta_i} L \approx \frac{\pi}{2\lambda} n^3 p S_0 L. \quad S_0 \text{ můžeme vyjádřit jako } S_0 = \sqrt{\frac{2\Pi}{\rho v_a^3}},$$

kde $\Pi = \frac{1}{2} \rho v_a^3 S_0^2$ [W.m⁻²] je hustota akustického výkonu. Pak

$$\frac{\Delta\varphi}{2} = \frac{\pi}{2\lambda} n^3 p S_0 L = \sqrt{\frac{n^6 p^2 \pi^2 L^2}{\rho v_a^3 2\lambda^2}} \Pi = \sqrt{\frac{\Pi}{\Pi_0}}, \quad \text{kde } \Pi_0 = \frac{2\lambda^2}{\pi^2 L^2 M_2}, \quad \text{a}$$

$M_2 = \frac{p^2 n^6}{\rho v^3}$ je číselník akustické kvality materiálu.

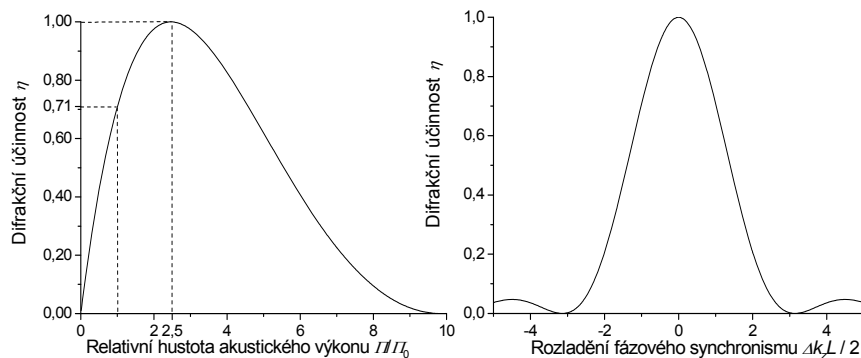
Při fázovém synchronismu $\Delta k_z L = 0$ je difrakční účinnost $\eta = \sin^2 \frac{\Delta\varphi}{2} = \sin^2 \sqrt{\frac{\Pi}{\Pi_0}}$,

pro $\eta \leq 0.7$ lze v dobrém přiblížení psát $\eta \approx \frac{\Pi}{\Pi_0} \left(\frac{\sin(\Delta k_z L / 2)}{\Delta k_z L / 2}\right)^2$.

DFE

42

Účinnost difrakce v Braggově režimu



Při hustotě akustického výkonu $II = II_0$ dosahuje účinnost 71%;

100% účinnosti dosáhneme až při $II = 2.47II_0$.

Typická účinnost akustooptických prvků pracujících v Braggově režimu bývá proto 70–90%, vyšší spíš jen výjimečně.

Technické aplikace akustooptických prvků

Dělení podle účelu:

1. Deflektory laserového svazku: *úhel vychýlení je funkcí frekvence*
2. Modulátory laserového svazku: *účinnost závisí na akustickém výkonu*
3. Akustooptické laditelné filtry: *fázový synchronismus je spektrálně citlivý*
4. Akustooptické prvky pro zpracování (elektronických) signálů

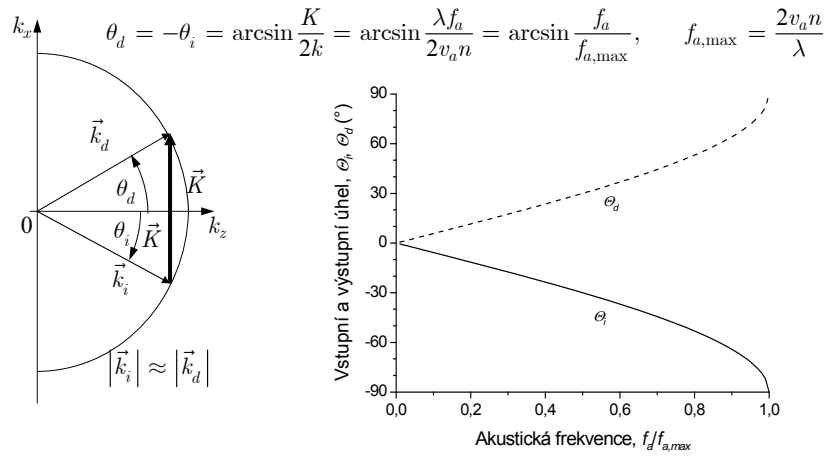
Dělení podle typu interakce

1. Prvky využívající izotropní AO interakce (*v opticky izotropním prostředí*)
 - a) se soufázovým akustickým měničem
 - b) s fázovanou řadou měničů (rovinná řada, stupňovitá řada)
2. Prvky využívající anizotropní interakce (*v opticky anizotropním a opticky aktivním prostředí*)
3. Prvky využívající difrakce na stojaté akustické vlně

Dělení podle konstrukce

1. Objemové prvky
2. Vlnovodné prvky (*integrovaně-optické*)

Akustooptická interakce v Braggově režimu v izotropním prostředí

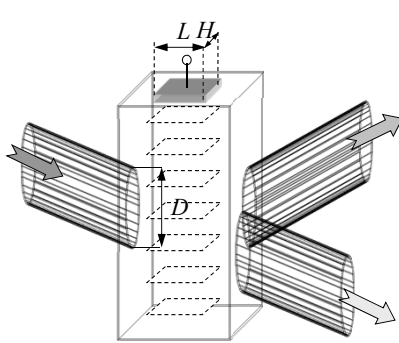


DFE

45

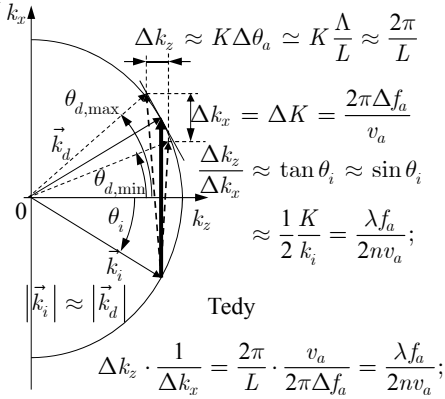
Akustooptické deflektory laserového svazku: vychýlování změnou frekvence f_a

AO vychýlování v izotropním prostředí



$$\sin \theta_d \approx \sin \theta_i + \frac{K}{k}; \quad \theta_d \approx \theta_i + \frac{\lambda f_a}{v_a};$$

Úhel vychýlení je přibližně lineárně závislý na frekvenci akustické vlny.



Úhel rozmítání $\Delta \theta_d \approx \frac{\lambda}{v_a} \Delta f_a.$

DFE

46

Počet rozlišitelných bodů deflektoru:

$$N = \frac{\Delta\theta_d}{\Delta\theta_{opt}} \approx \frac{\lambda\Delta f_a D}{v_a \lambda} = \frac{D}{v_a} \Delta f_a = \tau \cdot \Delta f_a, \quad \text{tedy } \boxed{N = \tau \cdot \Delta f_a}$$

Počet rozlišitelných bodů deflektoru je dán součinem časové konstanty a frekvenčního zdvihu. Frekvenční zdvih je omezen maximálním přípustným narušením fázového synchronismu:

$$\Delta f_a \leq \frac{2nv_a^2}{\lambda f_a L} \implies \text{délka oblasti AO interakce by měla být co nejmenší}$$

Avšak: deflektor musí pracovat v Braggově režimu, jinak má malou difrakční účinnost:

$$Q = \frac{2\pi\lambda L}{n\Lambda^2 \cos\theta_i} \approx \frac{2\pi\lambda L f_a^2}{nv_a^2} \geq 4\pi \implies L \text{ musí být dostatečně velké. Odtud plyne podmínka}$$

$$\frac{2nv_a^2}{\lambda f_a^2} = L_{\min} \leq L \leq L_{\max} = \frac{2nv_a^2}{\lambda f_a \Delta f_a} \text{ pro délku interakční oblasti. Tedy } \Delta f_a \leq f_a.$$

Ovládací akustický výkon deflektoru

$$P_a = L \cdot H \cdot \Pi_0 = \frac{2\lambda^2}{\pi^2 M_2} \cdot \frac{H}{L} \implies \text{pro malý výkon musí být poměr } H/L \text{ co nejmenší.}$$

V každém AO materiálu se akustická vlna šíří s útlumem, $\alpha \approx \Gamma f_a^2$.

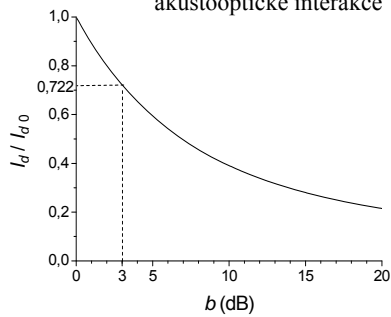
Difrakce na tlumené akustické vlně:

1. pokles účinnosti difrakce vlivem útlumu, $E_d(x) \sim \bar{S}(x) = \bar{S}_0 e^{-\alpha x}$, tedy
2. zvětšení úhlové divergence difraktovaného svazku $E_d(x) \approx E_{d,0} e^{-\alpha x}$, vlivem nehomogenního rozložení amplitudy.

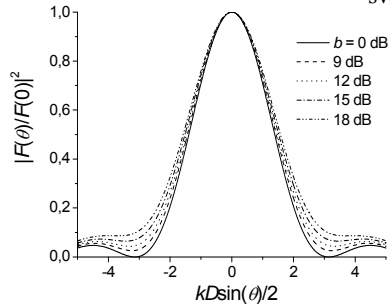
$$I_d = I_{d,0} \int_0^D e^{-2\alpha x} dx = I_{d,0} \frac{1 - e^{-2\alpha D}}{2\alpha D}, \quad e^{-2\alpha D} = 10^{-b/10}; \quad b = 20\alpha D / \ln 10, \\ 2\alpha D = b \ln 10 / 10.$$

$$|F(\theta)|^2 = \left| \int_0^D e^{-\alpha x} e^{-ikx \sin \theta} dx \right|^2 = \frac{1 + e^{-2\alpha D} - 2e^{-\alpha D} \cos(kD \sin \theta)}{(\alpha D)^2 + (kD \sin \theta)^2}.$$

Vliv útlumu akustické vlny na účinnost akustooptické interakce



Vliv útlumu na divergenci difraktovaného svazku



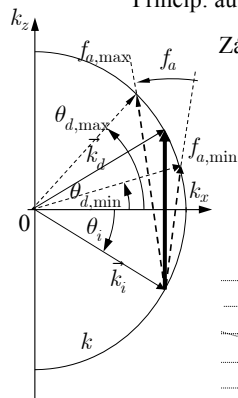
Technické řešení pro velký počet rozlišitelných bodů:

1. Silně eliptický optický svazek s velkým poměrem D/H (složitá optická soustava vyžadující soustavu hranolů nebo válcové čočky)
2. Použití materiálu s malou akustickou rychlostí, ale malým akustickým útlumem (??)
3. Zajištění účinné generace akustické vlny ve velkém frekvenčním pásmu

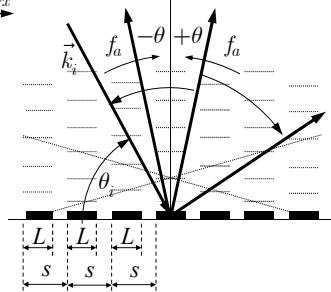
Rozšíření pásma AO interakce: deflektory s řízeným akustickým svazkem

Princip: automatické udržování fázového synchronismu při změně frekvence

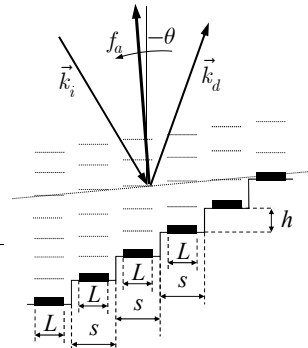
Základní přístup: fázovaná řada akustických měničů



1. Rovinná fázovaná řada měničů



2. Stupňovitá fázovaná řada měničů



Difrakční účinnost v přiblížení malých účinností (Gordonova-Dixonova metoda)

$$\eta \approx \frac{\pi^2}{2\lambda^2} M_2 \Pi_a L^2 \underbrace{\left(\frac{\sin(K\theta L/2)}{K\theta L/2} \right)^2}_{\text{vyzařovací charakteristika segmentu měniče}} \underbrace{\left(\frac{\sin[\frac{1}{2} N_m (K\theta s - \varphi)]}{\frac{1}{2} N_m (K\theta s - \varphi)} \right)^2}_{\text{vyzařovací charakteristika fázované řady měničů}},$$

$$\theta = \theta_i + \frac{\lambda f_a}{2nv_a} = \frac{\lambda}{2nv_a} (f_a - f_{a,0}) \quad \text{úhel difrakce (předpokládáme malé úhly, } \sin \theta \approx \theta)$$

φ je relativní fázový posuv mezi sousedními segmenty,
pro rovinnou řadu nejčastěji $\varphi = \pi$, pro stupňovitou řadu $\varphi = \varphi_0 + \frac{2\pi f_a h}{v_a}$

Směr „difrakčních maxim“ $\pm\theta = \pm \frac{v_a}{2sf_a}$ pro rovinnou řadu,

stupňovitá řada má jediné hlavní maximum $\theta = \frac{h}{s} \pm \frac{v}{2sf_a}$.

Rovinná řada využívá pouze polovinu akustického výkonu, stupňovitá celý výkon.

Pro maximální celkovou délku měniče lze odvodit $L_{tot,max} = N_m s \leq \frac{16nv_a^2}{\lambda f_a \Delta f_a}$,

měníč je možno prodloužit $2 \left(\frac{f_0}{\Delta f} \right)^2 \approx 4 \div 8 \times$.

Úspora akustického výkonu: u rovinné řady až **čtyřnásobná**, u stupňovité řady až **osminásobná**.

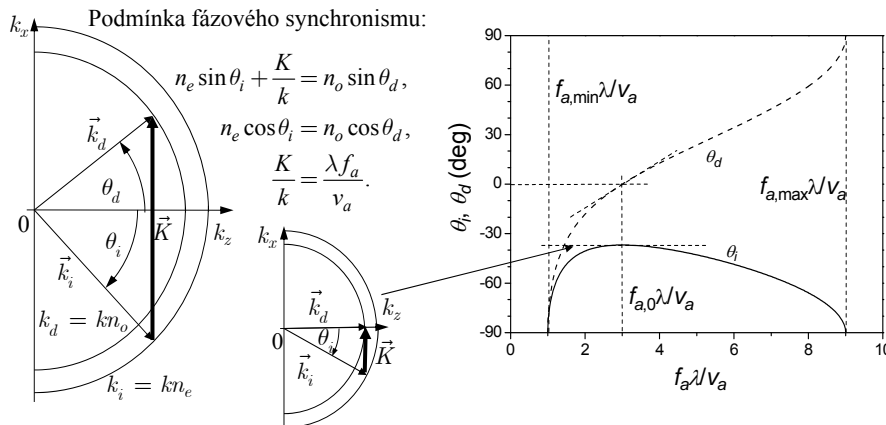
DFE

51

Akustooptická interakce v anizotropním prostředí

Interakce v jednoosém prostředí v rovině kolmé k optické ose se změnou polarizace

Podmínka fázového synchronismu:



$$f_{a,min} = \frac{v_a}{\lambda} |n_e - n_o|, \quad f_{a,max} = \frac{v_a}{\lambda} (n_e + n_o), \quad f_{a,0} = \frac{v_a}{\lambda} \sqrt{n_e^2 - n_o^2}$$

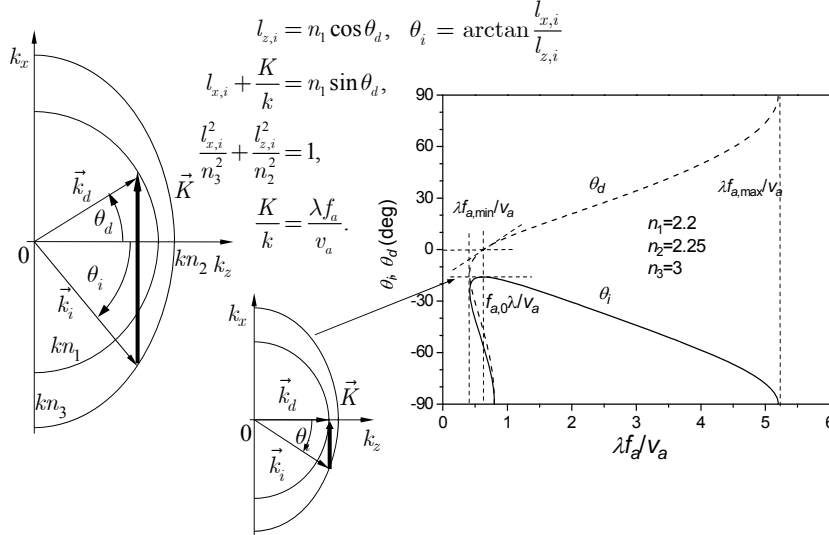
Nevýhoda: frekvence $f_{a,0}$ je prakticky u všech AO materiálů příliš vysoká.

DFE

52

Abnormální akustooptická interakce v anizotropním prostředí

(jednoosé) prostředí s optickou aktivitou; ve dvojosém prostředí je zpravidla f_a příliš velká



DFE

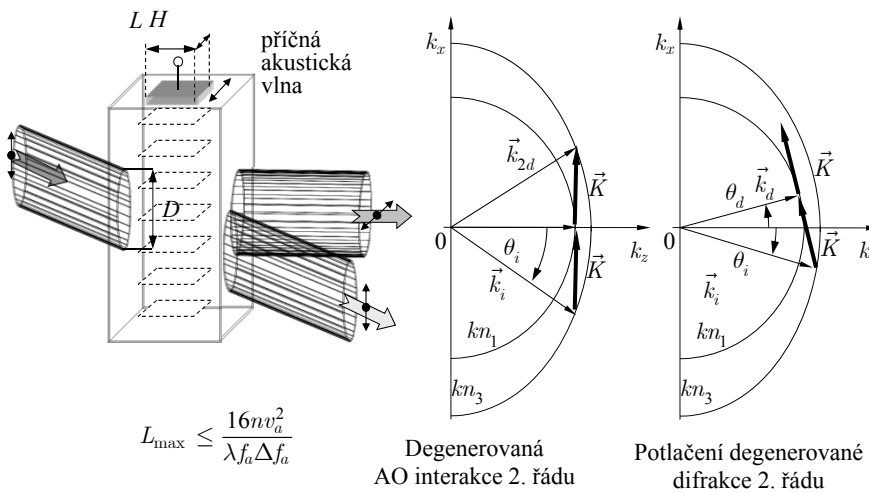
53

AO vychylování v anizotropním prostředí

Výhody: snížení úhlové selektivity interakce \Rightarrow prodloužení interakční délky \Rightarrow snížení výkonu

Difrakce na příčné akustické vlně \Rightarrow nižší akustická rychlost

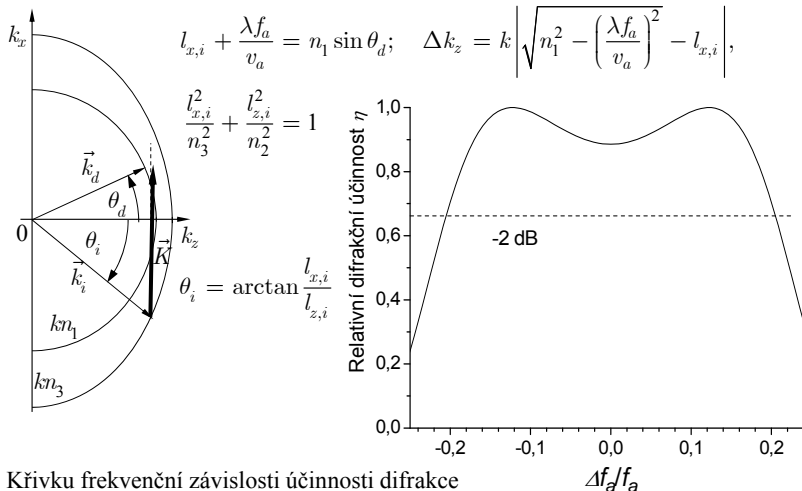
\Rightarrow zvětšení počtu rozlišitelných bodů, *polarizační rozlišení* difraktované vlny



DFE

54

Frekvenční závislost difrakční účinnosti při optimální konfiguraci abnormální AO interakce

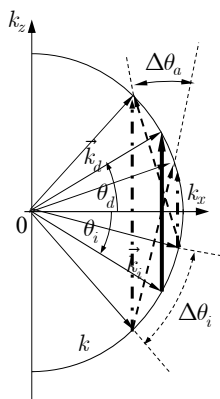


Křivku frekvenční závislosti účinnosti difrakce je možno tvarovat nastavením úhlu dopadu

Akustooptická modulace

Komplementární problém k akustooptickému vychylování:

K modulaci (intenzity) dojde **pouze tehdy**, když se frekvenčně posunuté svazky prostorově překrývají.



Optimum je

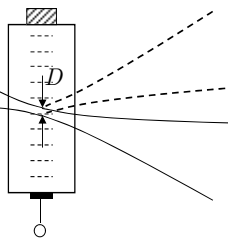
$$\Delta \theta_a \approx \Delta \theta_i,$$

$$\text{tedy } \frac{\Lambda_a}{L} = \frac{v_a}{f_a L} \approx \frac{\lambda}{nD}. \text{ Odtud } \tau \approx \frac{D}{v_a}, \quad \Delta f_a \approx \frac{1}{\tau} \approx \frac{v_a}{D}.$$

$$\text{Pro délku měniče dostáváme opět } L_{\min} = \frac{2nv_a^2}{\lambda f_a^2} < L \approx \frac{nv_a^2}{\lambda f_a \Delta f_a}, \text{ tedy } \Delta f_a < f_a / 2.$$

$$\text{Pro } \Delta f_a = 50 \text{ MHz, } \tau \approx 20 \text{ ns je } D \approx \frac{v_a}{\Delta f_a} \approx \frac{3 \times 10^3}{50 \times 10^6} = 60 \mu\text{m}.$$

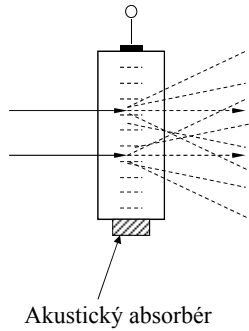
fokusaný svazek



Akustooptické modulátory pro klíčování jakosti a synchronizaci vidů

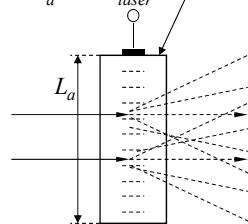
Ramanův-Nathův nebo Braggův režim; cílem je dostatečný pokles intenzity 0. řádu

Klíčování jakosti: difrakce *na běžící* akustické vlně



Synchronizace vidů v dutině laseru: difrakce *na stojaté* vlně:

$$f_{a,0} = \frac{2qv_a}{L_a} = \frac{c}{nl_{laser}}$$



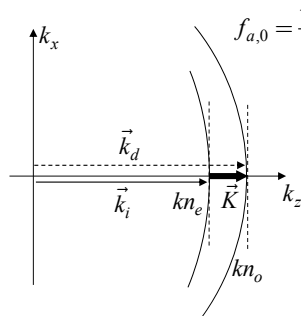
Intenzita prošlé vlny je modulována **dvojnásobnou frekvencí** akustické vlny.

$$\Delta \bar{\varepsilon}(\vec{r}, t) = \Delta \bar{\varepsilon} \left[\sin(\vec{K} \cdot \vec{r} - \Omega t) - \sin(\vec{K} \cdot \vec{r} + \Omega t) \right] = -2\Delta \bar{\varepsilon} \cos(\vec{K} \cdot \vec{r}) \sin \Omega t.$$

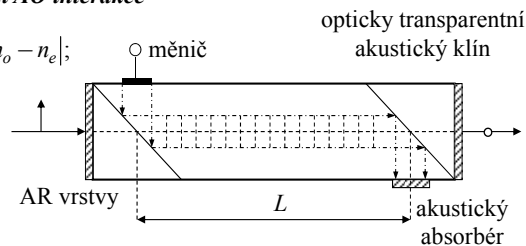
$$I_0 = I_0 \left[(\Delta \varepsilon)^2 \right] = f \left[\sin^2(\Omega t) \right] = f \left[(1 - \cos 2\Omega t) / 2 \right] = g(2\Omega t).$$

Akustooptické laditelné filtry

Základní konfigurace: **kolineární AO interakce**



$$f_{a,0} = \frac{v_a}{\lambda} |n_o - n_e|;$$



$$\Delta k_z L = \Delta \left(\frac{2\pi}{\lambda} L |n_o - n_e| \right) \approx \frac{2\pi}{\lambda^2} L |n_o - n_e| \Delta \lambda$$

$$\Delta k_z L / 2 \leq \pi / 2 \Rightarrow \Delta \lambda \approx \frac{\lambda_0^2}{2|n_o - n_e| L}$$

Přeladitelnost:

$$\lambda = \frac{v_a}{f_a} |n_o(\lambda) - n_e(\lambda)| \approx \frac{v_a}{f_a} |n_o(\lambda_0) - n_e(\lambda_0)|$$

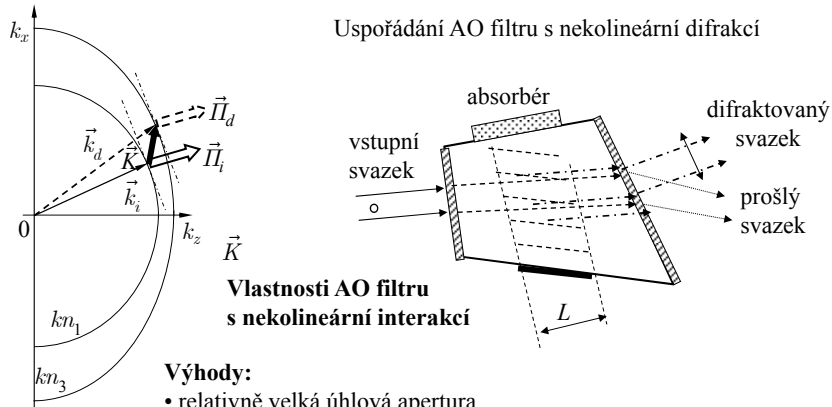
Výhody kolineární interakce:

- úzké spektrální pásmo
- relativně velká úhlová apertura

Nevýhody:

- relativně vysoký střední akustický kmitočet
- složitě uspořádání

Akustooptické filtry s nekolineární AO interakcí



Výhody:

- relativně velká úhlová apertura
- směry šíření energie dopadající i difraktované vlny v krystalu *jsou stejné* a tedy interakce je účinná
- „odfiltrovaný“ svazek se liší *polarizací i směrem šíření na výstupu*
- *velká flexibilita* uspořádání změnou konfigurace

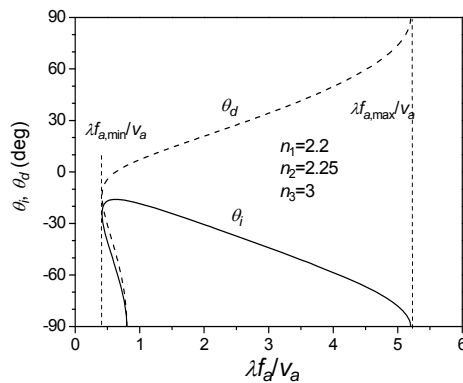
Nevýhody:

- menší selektivita, šířka pásma *roste s kvadrátem vln. délky*

ÚFE

59

Optimální konfigurace nekolineárního AO laditelného filtru s minimální frekvencí



Akustická frekvence filtru je v blízkosti minimální frekvence pro nekolineární AO interakci.

Parametry typického filtru v TeO_2 :

- $\Delta\lambda \approx 10 \div 100 \text{ nm}$
- $f_{a,0} \approx 40 \div 200 \text{ MHz}$
- $NA \approx 10' \div 20^\circ$
- $P_a \leq 0,2 \div 2 \text{ W}$
- $\lambda \approx 0,4 \div 10 \text{ }\mu\text{m}$

ÚFE

60

Vybrané akustooptické materiály

Materiál	optická propust. (μm)	n (n_o, n_e)	$M_2 \times 10^{15}$	v_a (km/s)	Z_a (kg/m ² s)	Akust. polarizace
Tavený křemen	0,2 4,5	1,457	1,56 0,47 ⊥	5,96 3,76	13,12	L
Sklo SF59	0,46 2,5	1,95	19,1	3,26	20,5	L
LiNbO ₃	0,5 4,5	2,202 2,286	7	6,57	30,6	L
PbMoO₄	0,4 5,5	2,262 2,386	36,3 36,1 ⊥	3,63	25,22	L
TeO₂	0,35 5	2,26 2,412 opt. akt.	34,5 ⊥ 25,6 1200	4,2 0.616	25,2 3,7	L S
Hg ₂ Cl ₂	0,4 30	1,97 2,65	506 640	1,62 0.34	11,6 2,4	L S
GaP	0,6 10	3,31	44,6	6,32	26,1	L

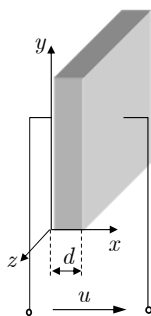
DFE

61

Buzení akustické vlny piezoelektrickým měničem (1)

Měnič jako akustický rezonátor

Piezoelektrické prostředí:



$$\bar{T} = \bar{c}^D : \bar{S} - \tilde{h} \cdot \vec{D},$$

$$\vec{E} = -\tilde{h} : \bar{S} + \bar{\eta}^S \cdot D,$$

$$\bar{\eta}^S = (\bar{\epsilon}^S)^{-1}, \quad \tilde{h} = \bar{\eta}^S \cdot \tilde{e},$$

$$c_{jklm}^D = c_{jklm}^E + \eta_{pr}^S e_{pjke} e_{rlm},$$

$\bar{c}^D = \bar{c}^E + \tilde{e} \cdot \bar{\eta}^S \cdot \tilde{e}$ je „piezoelektricky zpevněný“ tenzor elastických konstant,

\tilde{e} je piezoelektrický tenzor (3. řádu).

V konfiguraci podle obrázku při diagonálním tenzoru $\bar{\eta}^S$ má \vec{E} i \vec{D} pouze složku x , t.j. 1.

Zavedeme akustickou rychlost $\vec{u} = \frac{d\vec{\xi}}{dt}$. Pak $\frac{dS_{jk}}{dt} = \frac{1}{2} \left(\frac{du_j}{dx_k} + \frac{du_k}{dx_j} \right)$.

Časová derivace rovnic dá po doplnění Newtonovou silovou rovnicí soustavu rovnic

DFE

62

Buzení akustické vlny piezoelektrickým měničem (2)

$$\frac{\partial T_\alpha}{\partial t} = c_{\alpha\alpha}^D \frac{\partial u_l}{\partial x} - h_{1\alpha} \frac{\partial D_1}{\partial t},$$

$$\frac{\partial E_1}{\partial t} = -h_{1\alpha} \frac{\partial u_l}{\partial x} + \eta_{11}^S \frac{\partial D_1}{\partial t}, \quad \alpha = \begin{cases} 1 = (11) \text{ pro } l = 1, \\ 6 = (12) \text{ pro } l = 2, \\ 5 = (13) \text{ pro } l = 3. \end{cases}$$

v závislosti na „polarizaci“
(směru kmitání)
akustické vlny.

$$\frac{\partial T_a}{\partial x} = \rho \frac{\partial u_l}{\partial t},$$

Pro harmonický časový průběh $e^{j\Omega t}$ všech veličin můžeme soustavu rovnic integrovat od $x = 0$ do $x = d$ s okrajovými podmínkami $T_\alpha(0) = T_1$, $T_\alpha(d) = T_2$, $u_l(0) = u_1$, $u_l(d) = u_2$.

Po formálních úpravách můžeme výsledek zapsat ve tvaru

$$T_1 = \frac{Z_a}{j \tan \theta} u_1 + \frac{Z_a}{j \sin \theta} u_2 + \frac{h_{1\alpha}}{j\Omega} J Z_a = \sqrt{c_{\alpha\alpha}^D \rho} = \rho v_a \text{ je akustická impedance,}$$

$$T_2 = \frac{Z_a}{j \sin \theta} u_1 + \frac{Z_a}{j \tan \theta} u_2 + \frac{h_{1\alpha}}{j\Omega} J, \quad J = j\Omega D_1 \text{ je hustota indukčního proudu,}$$

$$J = j\Omega \varepsilon_{11}^S E_1 - h_{1\alpha} \varepsilon_{11}^S u_1 - h_{1\alpha} \varepsilon_{11}^S u_2, \quad \theta = \Omega d / v_a = K_a d = \pi \Omega / \Omega_0,$$

$f_0 = \Omega_0 / 2\pi = v_a / 2d$ je půlvlnný rezonanční kmitočet

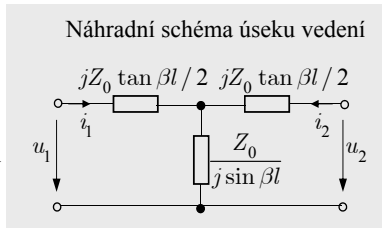
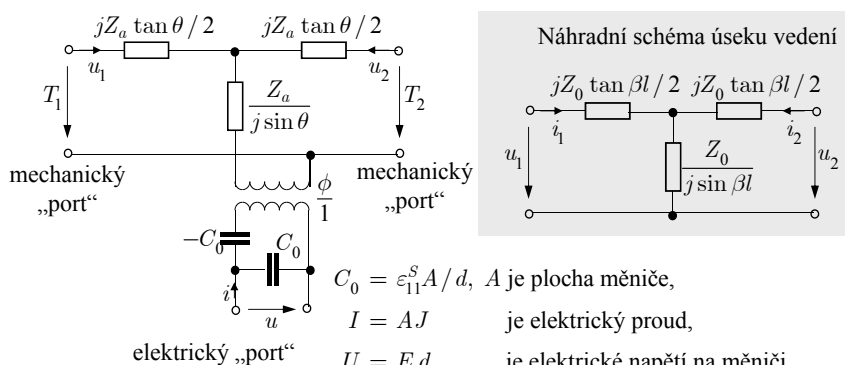
DFE

63

Buzení akustické vlny piezoelektrickým měničem (3)

Předchozí soustavu rovnic lze interpretovat pomocí náhradního elektrického obvodu:

Masonovo náhradní elektrické schéma piezoelektrického tloušťkového měniče



$$C_0 = \varepsilon_{11}^S A / d, \quad A \text{ je plocha měniče,}$$

$$I = AJ \quad \text{je elektrický proud,}$$

$$U = E_1 d \quad \text{je elektrické napětí na měniči,}$$

$$\phi = k \sqrt{Z_a \Omega_0 C_0} / \pi A \text{ je převodní poměr transformátoru,}$$

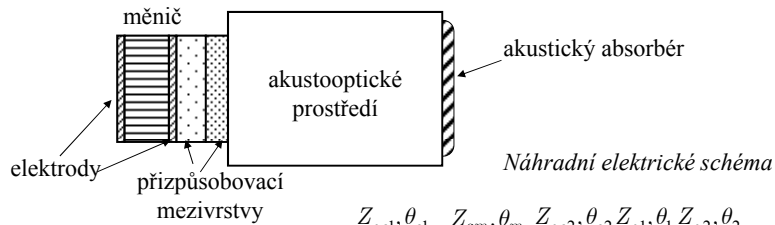
$$k = h_{1\alpha} / \sqrt{\eta_{11}^S c_{\alpha\alpha}^D} \text{ je činitel elektromechanické vazby.}$$

DFE

64

Buzení akustické vlny piezoelektrickým měničem (4)

Frekvenční přenosovou charakteristiku měniče připojeného na akustooptické prostředí je možno analyzovat (optimalizovat) standardními metodami teorie elektrických obvodů.



Výsledná frekvenční charakteristika AO prvku

$$|F_{AO}(\Omega)|^2 = |F_{el}(\Omega)|^2 \cdot |F_{em}(\Omega)|^2 \cdot \eta_{AO}(\Omega)$$

el.přízřp. měnič účinnost
obvod +vrstvy AO prvku

DFE

65

Vlastnosti vybraných piezoelektrických a akustických materiálů

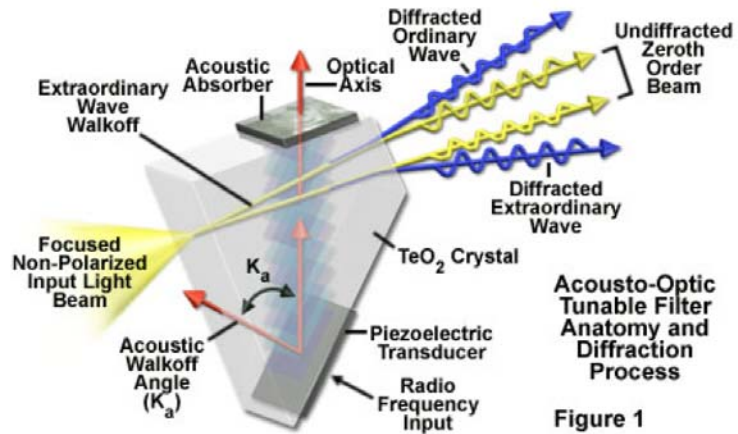
Materiál	ρ (g/cm ³)	mód	orientace	k	ϵ_r	v_a (km/s)	$Z_a = \rho \cdot v_a$
α -SiO ₂ 32	2.65	L	X	0.098	4.58	5.75	15.2
		S	Y	0.137	4.58	3.85	10.2
LiNbO ₃ 3m	4.64	L	36°Y	0.49	38.6	7.4	33.9
		S	163°Y	0.62	42.9	4.56	20.8
LiTaO ₃ 3m	7.45	L	47°Y	0.29	42.7	7.2	55.2
		S	X	0.44	42.6	4.22	31.4
ZnO 6mm	5.68	L	Z	0.282	8.84	6.40	36.4
		S	43°Y	0.322	8.63	3.21	18.4
In	7.3	L				2.3	16.8
		S				1.44	10.5
Au	19	L				3.24	62.5
		S				1.20	22.8
Ag	10.5	L				3.65	38.0
		S				1.61	16.7
Sn	7.2	L				3.32	23.9
		S				1.67	12.0

DFE

66

Akustooptický laditelné filtry v konfokální mikroskopii (OLYMPUS)

Nekolineární filtr na bázi TeO_2

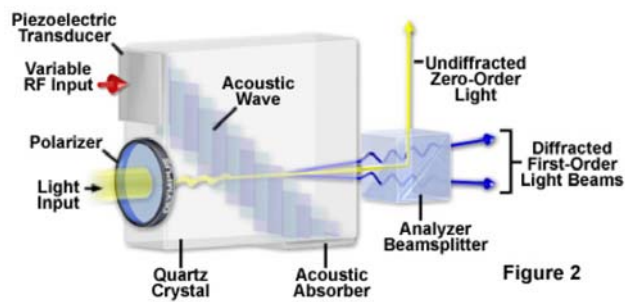


OFE

67

Akustooptický laditelné filtry v konfokální mikroskopii (OLYMPUS)

Kolineární filtr na bázi krystalického křemene



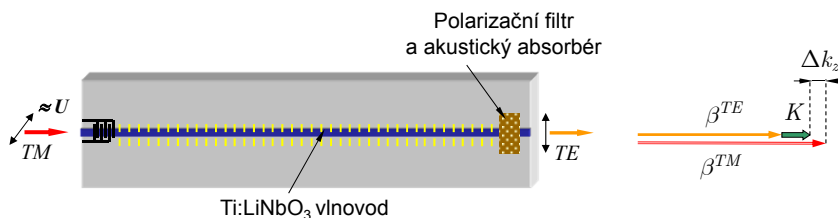
Komerční výrobce akustooptických zařízení: ISOMET, www.isomet.com

OFE

68

Integrovaně-optické akustooptické prvky

Kolineární interakce



Účinnost akustooptické interakce

$$\eta = \frac{\kappa^2}{\kappa^2 + (\Delta k_z/2)^2} \sin^2(\sqrt{\kappa^2 + (\Delta k_z/2)^2} L),$$

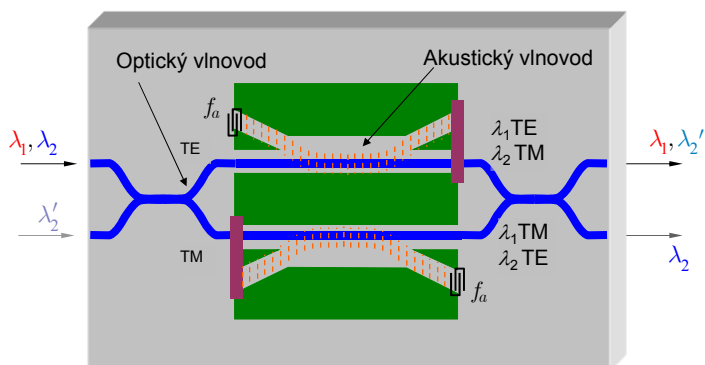
$$\kappa \sim \frac{1}{2k} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \vec{e}^{TM}(x, y) \cdot \Delta \varepsilon(x, y) \cdot \vec{e}^{TE}(x, y) dx dy = \frac{\pi}{2L_c}$$

DFE

69

Polarizačně nezávislý akustoopticky laditelný začleňovací/vydělovací demultiplexor v LiNbO₃

Princip: kolineární AO TE-TM konverze



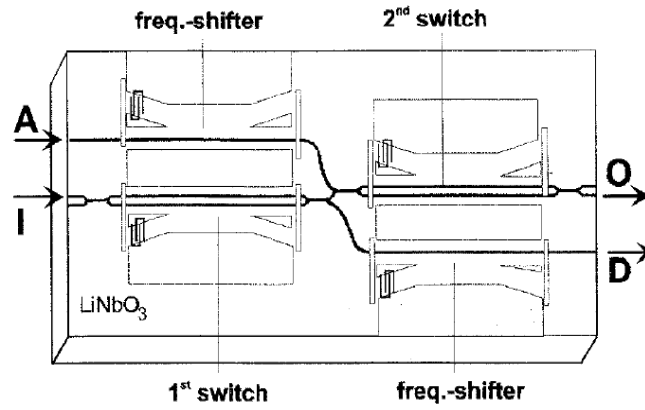
Střední vlnová délka $\lambda_c = 1,55 \mu\text{m}$,
vzdálenost kanálů $< 1 \text{ nm}$, přeladitelnost $\Delta\lambda \approx 70 \text{ nm}$

DFE

70

Zlepšení charakteristik add-drop multiplexoru kaskádním řazením filtrů a kompenzací frekvenčního posuvu

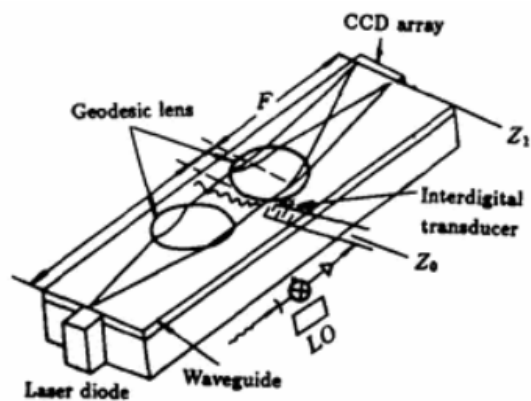
(Uni Paderborn, D, ECOC 1997)



OFE

71

Integrovaně-optický akustooptický spektrální analyzátor RF signálů

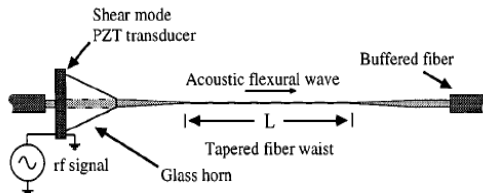


OFE

72

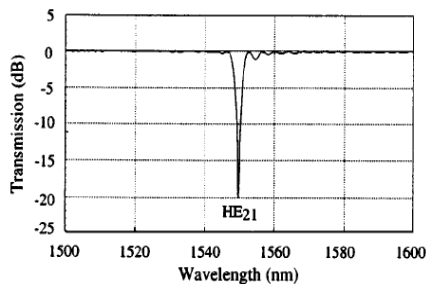
Akustooptický zářezový („notch“) filtr v optickém vlákně

(Photonics Technol. Lett., Sept. 2000)

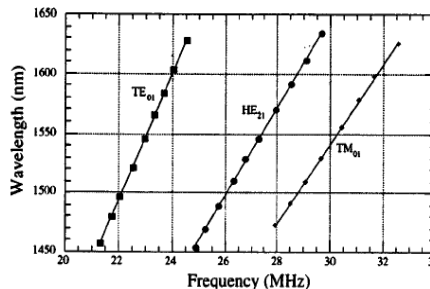


Příčná akustická vlna vytváří periodické mikroohyby, které způsobují vazbu do plášťových vidů vlákna

Přenosová spektrální charakteristika



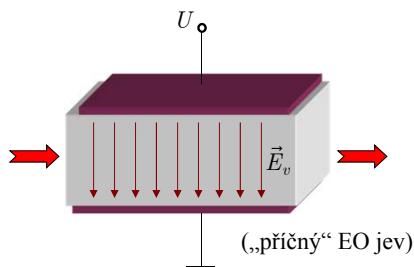
Ladící křivka



DFE

73

Teoretické základy elektrooptického jevu



(„příčný“ EO jev)

Přiložením elektrického pole na materiál dochází ke změně jeho optické permitivity (impermutivity).

Je-li závislost změny na velikosti pole *lineární*, jde o *lineární (Pockelsův) elektrooptický jev*, je-li kvadratická, jde o *kvadratický (Kerrův) elektrooptický jev*.

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{\epsilon} \cdot \vec{E}, \quad \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \vec{\eta} \cdot \vec{D}, \quad \vec{\eta} = \vec{\epsilon}^{-1}$$

$$\vec{\eta}(\vec{E}_v) = \vec{\eta}(\vec{0}) + \underbrace{\vec{r} \cdot \vec{E}_v}_{\text{lineární jev (Pockelsův)}} + \underbrace{\vec{s} : \vec{E}_v \vec{E}_v}_{\text{kvadratický jev (Kerrův)}}$$

Lineární (Pockelsův) jev nastává pouze v materiálech, jejichž fyzikální vlastnosti nejsou invariantní vůči záměně směru souřadnicových os (*necentrosymetrický materiál*).

$$\vec{\eta} + \Delta\vec{\eta} = (\vec{\epsilon} + \Delta\vec{\epsilon})^{-1};$$

$$(\vec{\eta} + \Delta\vec{\eta}) \cdot (\vec{\epsilon} + \Delta\vec{\epsilon}) = \vec{I};$$

$$\underbrace{\vec{\eta} \cdot \vec{\epsilon}}_{\vec{I}} + \vec{\eta} \cdot \Delta\vec{\epsilon} + \Delta\vec{\eta} \cdot \vec{\epsilon} + \underbrace{\Delta\vec{\eta} \cdot \Delta\vec{\epsilon}}_{\text{malý člen 2. řádu}} = \vec{I}$$

$$\vec{\eta} \cdot \Delta\vec{\epsilon} = -\Delta\vec{\eta} \cdot \vec{\epsilon};$$

$$\Delta\vec{\epsilon} = -\vec{\eta}^{-1} \cdot \Delta\vec{\eta} \cdot \vec{\epsilon};$$

$$\Delta\vec{\epsilon} = -\vec{\epsilon} \cdot \Delta\vec{\eta} \cdot \vec{\epsilon}$$

DFE

74

Teoretické základy elektrooptického jevu (2)

Poněvadž $\bar{\epsilon}$ je symetrický tenzor, musí být tenzore invariantní vůči záměně

$$\text{první dvojice indexů, } r_{jkl} = r_{kjl},$$

a tenzor \bar{s} invariantní vůči záměně indexů v první a druhé dvojici,

$$s_{jklm} = s_{jkml} = s_{kijm} = s_{kjml}$$

To umožňuje zavést zkrácenou Voigtovu notaci

$$r_{jkl} \Rightarrow r_{\alpha\beta}, \quad s_{jklm} = s_{\alpha\beta\gamma\delta}$$

$$\alpha, \beta = 1, 2, 3 \text{ pro } (11), (22), (33),$$

$$\alpha, \beta = 4, 5, 6 \text{ pro } (23) \equiv (32), (13) \equiv (31), (12) \equiv (21).$$

Poněvadž $\Delta\eta = \tilde{r} \cdot \vec{E}_v + \bar{s} : \vec{E}_v \vec{E}_v$, jednotky elektrooptických tenzorů jsou

$$[\tilde{r}] = \text{m/V (prakticky pm/V)}, \quad [\bar{s}] = \text{m}^2 / \text{V}^2$$

Vlastnosti některých významných elektrooptických materiálů (1)

Dielektrické krystaly skupiny ADP
pěstované z vodního roztoku, hygroskopické
bodová grupa symetrie $\bar{4}2m$

$$\text{ADP: } r_{41} = 23.11 \text{ pm/V}, \quad n_o = 1.522$$

$$r_{63} = 8.5 \text{ pm/V}, \quad n_e = 1.4773$$

$$\text{KDP: } r_{41} = 8 \text{ pm/V}, \quad n_o = 1.5074$$

$$r_{63} = 11 \text{ pm/V}, \quad n_e = 1.4661$$

$$\text{DKDP: } r_{41} = 26 \text{ pm/V}, \quad n_o = 1.502$$

$$r_{63} = 24.1 \text{ pm/V}, \quad n_e = 1.462$$

$$(r_{j\alpha}) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ r_{41} & 0 & 0 \\ 0 & r_{41} & 0 \\ 0 & 0 & r_{63} \end{pmatrix}$$

Vlastnosti některých významných elektrooptických materiálů (2)

Polovodičové krystaly typu A^{III}B^V (GaAs, InP)
bodová grupa symetrie $\bar{4}3m$

GaAs: $\lambda = 1.15 \mu\text{m}$
 $r_{41} = 1.43 \text{ pm/V}$, $n = 3.43$

$$(r_{j\alpha}) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ r_{41} & 0 & 0 \\ 0 & r_{41} & 0 \\ 0 & 0 & r_{41} \end{pmatrix}$$

Feroelektrické krystaly typu LiNbO₃ (LiTaO₃)
bodová grupa symetrie $3m$

LiNbO₃: $r_{22} = 6.8 \text{ pm/V}$, $n_o = 2.286$
 $r_{13} = 10 \text{ pm/V}$, $n_e = 2.202$
 $r_{33} \doteq 30 \text{ pm/V}$,
 $r_{51} \doteq 32 \text{ pm/V}$

$$(r_{j\alpha}) = \begin{pmatrix} 0 & -r_{22} & r_{13} \\ 0 & r_{22} & r_{13} \\ 0 & 0 & r_{33} \\ 0 & r_{51} & 0 \\ r_{51} & 0 & 0 \\ -r_{22} & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

LiTaO₃: $n_o = 2.176$
 $n_e = 2.180$

DFE

77

Šíření rovinné vlny v elektrooptickém materiálu s přiloženým vnějším polem (1)

Změna optické permitivity při přiložení vnějšího pole je $\Delta\bar{\varepsilon} = -\bar{\varepsilon} \cdot (\tilde{r} \cdot \vec{E}_v) \cdot \bar{\varepsilon}$;

Rovnice pro rovinnou vlnu je pak $[\vec{l}^2 \vec{I} - \vec{l}\vec{l} - \bar{\varepsilon} + \bar{\varepsilon} \cdot (\tilde{r} \cdot \vec{E}_v) \cdot \bar{\varepsilon}] \cdot \vec{E}_0 = \vec{0}$.

Příklad 1: Amplitudový modulátor v KDP řezu Z

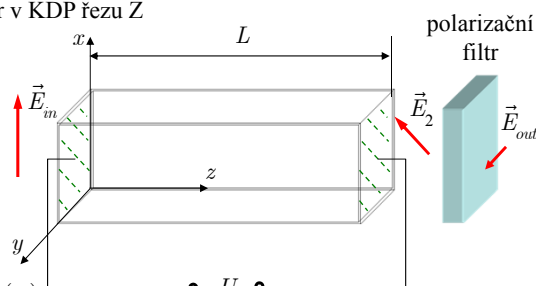
$$\vec{l} = l_z \vec{z}^0; \vec{E}_v = E_v \vec{z}^0;$$

$$\tilde{r} \cdot \vec{E}_v = r_{63} (\vec{x}^0 \vec{y}^0 + \vec{y}^0 \vec{x}^0);$$

$$\Delta\varepsilon_{12} = \Delta\varepsilon_{21} = -n_o^4 r_{63} E_v.$$

Rovnice pro vlastní vlny je

$$\begin{pmatrix} l_z^2 - n_o^2 & n_o^4 r_{63} E_v & 0 \\ n_o^4 r_{63} E_v & l_z^2 - n_o^2 & 0 \\ 0 & 0 & -n_e^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \\ E_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}.$$



(„podélný“ elektrooptický jev)

DFE

78

Amplitudový modulátor v KDP řezu Z (2)

Disperzní rovnice je $(l_z^2 - n_o^2)^2 - (n_o^4 r_{63} E_v)^2 = 0$, která má řešení

$$l_{z1,2} = \sqrt{n_o^2 \pm n_o^4 r_{63} E_v} \cong n_o \pm \frac{1}{2} n_o^3 r_{63} E_v = n_o \pm \Delta n, \quad \Delta n = \frac{1}{2} n_o^3 r_{63} E_v.$$

Vlastní vlny musejí splňovat rovnici $\begin{pmatrix} l_z^2 - n_o^2 & n_o^4 r_{63} E_v \\ n_o^4 r_{63} E_v & l_z^2 - n_o^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$, neboli

$$\frac{E_y}{E_x} = -\frac{n_o^4 r_{63} E_v}{l_z^2 - n_o^2} = \mp 1; \text{ vlastní vlny jsou tedy } \textit{lineárně polarizované} \text{ pod úhlem } 45^\circ \text{ vůči souřadnicovým osám}$$

Vstupní polarizace $\vec{E}_{in} = E_0 \vec{x}^0$ se tak rozloží na dvě složky s polarizací $\vec{e}_{1,2}^0 = \frac{1}{\sqrt{2}}(\vec{x}^0 \pm \vec{y}^0)$,

$$\vec{E}_{in} = E_0 \vec{x}^0 = \frac{1}{\sqrt{2}} E_0 (\vec{e}_1^0 + \vec{e}_2^0). \text{ Šíření na vzdálenost } z \text{ je pak popsáno vztahem}$$

$$\vec{E}(z) = \frac{e^{ik_0 n_o z}}{\sqrt{2}} E_0 (\vec{e}_1^0 e^{ik_0 \Delta n z} + \vec{e}_2^0 e^{-ik_0 \Delta n z}) = e^{ik_0 n_o z} E_0 (\vec{x}^0 \cos k_0 \Delta n z + i \vec{y}^0 \sin k_0 \Delta n z).$$

Na výstupu za polarizátorem propouštějícím složku \vec{y}^0 se tak objeví intenzita záření

$$I(L) = |E_y(L)|^2 = E_0^2 \sin^2 k_0 \Delta n L = I(0) \sin^2 k_0 \Delta n L.$$

DFE

79

Amplitudový modulátor v KDP řezu Z (3)

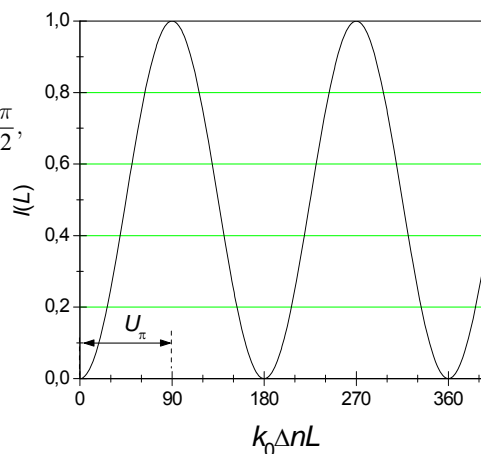
„Půlvlnné“ napětí modulátoru:

$$k_0 \Delta n L = \frac{\pi}{2}, \text{ t.j. } \frac{1}{2} k_0 n_o^3 r_{63} E_v L \stackrel{!}{=} \frac{\pi}{2},$$

$$U_\pi = E_v L = \frac{\pi}{k_0 n_o^3 r_{63}} = \frac{\lambda}{2 n_o^3 r_{63}}$$

Pro KDP $U_\pi \cong 9.3 \text{ kV}$

Při „podélném“ EO jevu nezávisí půlvlnné napětí na délce ani na příčných rozměrech modulátoru



DFE

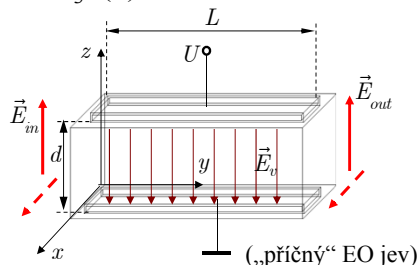
80

Příklad 2: Fázový modulátor v LiNbO₃ (1)

$$\vec{l} = l_y \vec{y}^0, \quad \vec{E}_v = E_v \vec{z}^0,$$

$$\Delta \vec{\varepsilon} = -\vec{\varepsilon} \cdot (\vec{r} \cdot \vec{z}^0 E_v) \cdot \vec{\varepsilon} =$$

$$= \begin{pmatrix} -n_o^4 r_{13} E_v & 0 & 0 \\ 0 & -n_o^4 r_{13} E_v & 0 \\ 0 & 0 & -n_e^4 r_{33} E_v \end{pmatrix}.$$



$$\begin{pmatrix} l_y^2 - n_o^2 + n_o^4 r_{13} E_v & 0 & 0 \\ 0 & -n_o^2 + n_o^4 r_{13} E_v & 0 \\ & & l_y^2 - n_e^2 + n_e^4 r_{33} E_v \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \\ E_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad E_y \equiv 0$$

V závislosti na vstupní polarizaci (E_x nebo E_z) je

$$\Delta n_o \doteq -\frac{1}{2} n_o^3 r_{13} E_v, \quad \Delta n_e \doteq -\frac{1}{2} n_e^3 r_{33} E_v.$$

DFE

81

Fázový modulátor v LiNbO₃ (2)

Změna fáze při průchodu úsekem délky L vlivem přiloženého napětí je pro různé polarizace

$$E_x(L) = E_0 e^{ik_0 n_o L} e^{-i \frac{1}{2} k_0 n_o^3 r_{13} E_v L}, \quad \Delta \varphi_o = -\frac{1}{2} k_0 n_o^3 r_{13} L E_v,$$

$$E_z(L) = E_0 e^{ik_0 n_e L} e^{-i \frac{1}{2} k_0 n_e^3 r_{33} E_v L}, \quad \Delta \varphi_e = -\frac{1}{2} k_0 n_e^3 r_{33} L E_v.$$

Na rozdíl od „podélného“ EO jevu je nyní $E_v = U/d$, kde d je vzdálenost elektrod.

Půlvlňné napětí je definováno jako napětí potřebné pro dosažení změny fáze o π :

$$U_\pi = E_v d = \frac{\lambda}{n_o^3 r_{13}} \frac{d}{L} \quad \text{pro } E_{in} = E_x, \quad \text{Pro LiNbO}_3 \quad U_\pi \approx 5.3 \frac{d}{L} \text{ [kV]} \quad \text{pro } E_x,$$

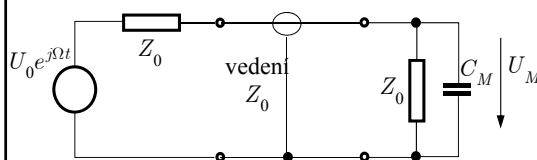
$$U_\pi = E_v d = \frac{\lambda}{n_e^3 r_{33}} \frac{d}{L} \quad \text{pro } E_{in} = E_z, \quad U_\pi \approx 2.2 \frac{d}{L} \text{ [kV]} \quad \text{pro } E_z.$$

DFE

82

Rychlost EO modulační šířka pásma

Vlastní EO jev má časové konstanty velmi krátké, řádu $10^{-14} \div 10^{-15}$ s.
Omezení vzniká vlivem časové konstanty elektrického obvodu ovládajícího modulátor



Kapacita elektrod

$$C_m = \frac{\epsilon_0 \epsilon_{el} A}{d} \approx 2 \div 5 \text{ pF}$$

Napájecí vedení má obvykle impedanci

$$Z_0 = 50 \Omega$$

Přenosová funkce obvodu

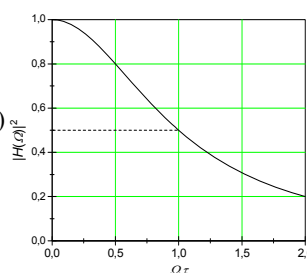
$$H(\Omega) = \frac{U_m}{U_0} = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{1 + j\Omega C_m Z_0 / 2} = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{1 + j\Omega \tau}$$

$$\tau = C_m Z_0 / 2.$$

$$|H(\Omega)|^2 = \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{1 + (\Omega \tau)^2}.$$

Pokles o 3 dB (na polovinu) nastane při $\Omega \tau \approx 1$, t.j.

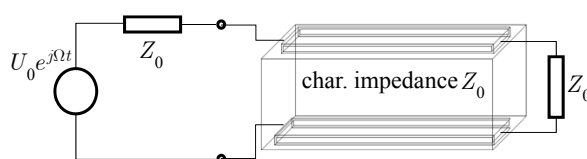
$$\Omega_{\max} \approx \frac{1}{\tau}, \quad f_{\max} = B = \frac{1}{\pi C_m Z_0} \approx 3 \text{ GHz}.$$



DFE

83

Rozšíření pásma modulační pomocí elektrod s postupnou vlnou



$$\text{Opická vlna: } E_{opt} = E_0 \exp[j(\omega t - k_0 n_{eff} y)],$$

$$\text{Modulační vlna: } E_{mod} = E_m \exp[j(\Omega t - k_0 n_m y)].$$

$$\text{Lze ukázat, že účinnost modulační je } \eta_{mod} \sim \left[\frac{\sin \frac{\Omega}{2c} (n_m - n_{eff}) L}{\frac{\Omega}{2c} (n_m - n_{eff}) L} \right]^2;$$

Šířka pásma pro pokles účinnosti modulační o 4 dB je

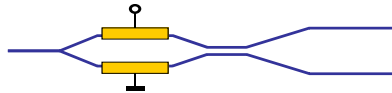
$$B \cdot L \approx \frac{\Omega_{\max}}{2\pi} L = \frac{c}{2(n_m - n_{eff})} \approx 10 \text{ GHz} \cdot \text{km}$$

DFE

84

Příklady elektrooptických a akustooptických součástek

Lineární modulátor pro kabelovou TV: MZ modulátor+ směrová odbočnice



GENERAL SPECIFICATIONS

Material	LiNbO ₃
Crystal orientation	x-cut, y-propagating
Electrical connectors (package)	SMA connectors
Operating wavelength	1535 - 1550nm
Fiber Options (1 meter fiber pigtailed)	1. Fujikura SM 15-P-8/125-UV/UV-400 2. 3M FS-PM-7621 3. Corning SMF 28 4. Custom Fiber ² (Customer supplied)

ABSOLUTE SPECIFICATIONS

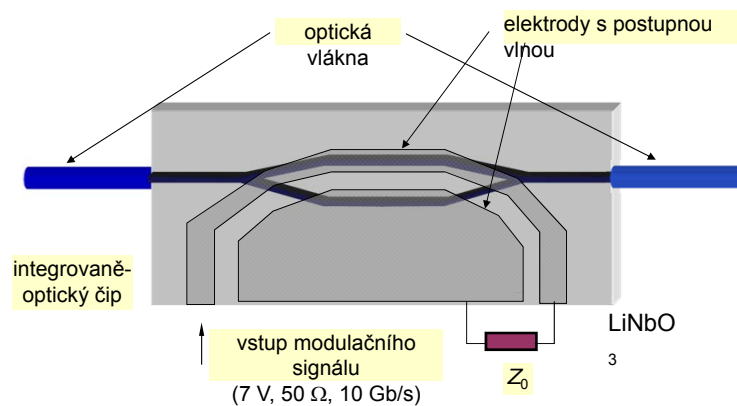
Input optical power	200 mW maximum
Operating temperature	-25°C minimum, 75°C maximum
Storage temperature	-45°C minimum, 90°C maximum
Bias Port	
Applied DC Voltage	± 15 V maximum
RF Port	
Applied DC Voltage	0 V maximum
Applied RF Power	+ 27 dBm maximum

OFE

85

Elektroopticky řízený MZ interferometrický modulátor

Externí modulátor pro optické komunikační systémy s přenosovou rychlostí ≥ 2.5 Gb/s

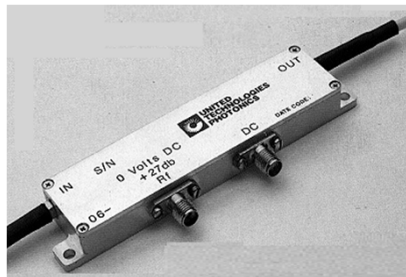
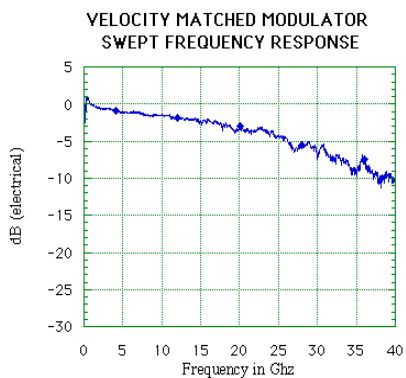


Pravděpodobně nejužívanější elektrooptická součástka

OFE

86

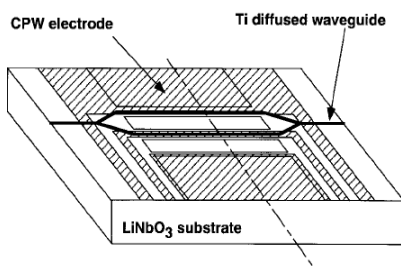
Vlastnosti MZ elektrooptického modulátoru



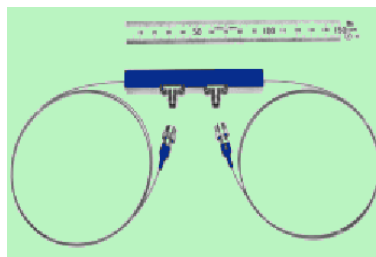
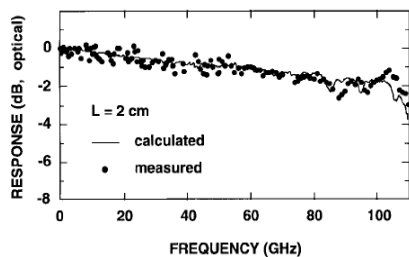
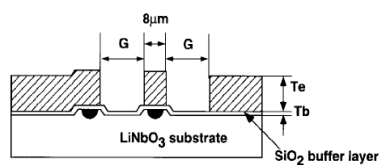
DFE

87

100 GHz LiNbO₃ modulátor s ovládacím napětím 5,1 V



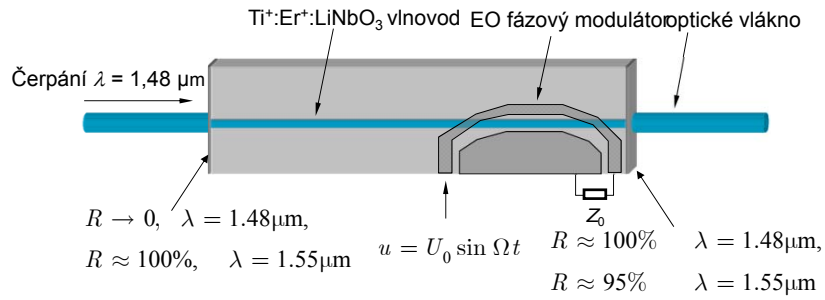
(NTT, 1998)



DFE

88

Vlnodný Ti:Er:LiNbO₃ laser s integrovaným elektrooptickým modulátorem pro synchronizaci vidů



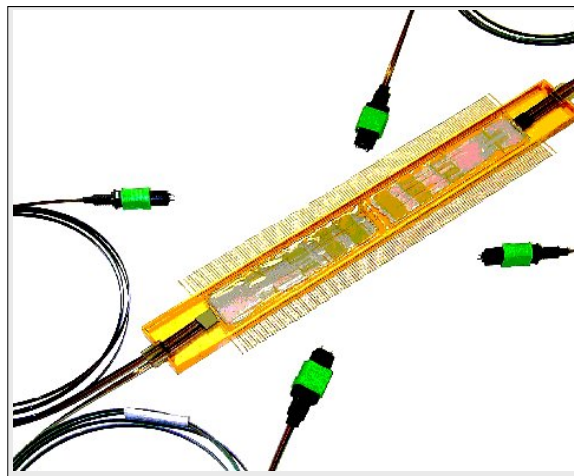
Ultrakrátké pulsy ($\leq 10 \text{ ps}$), opakovací frekvence $\approx 20 \text{ GHz}$

DFE

89

„Prostorový“ přepínač 16×16 v Ti:LiNbO₃ (2×20×5 mm)

„Neblokující“ architektura, 480 DOS přepínačů. $U = \pm 45 \text{ V}$, $IL < 15 \text{ dB}$,
 $\tau \cong 5 \text{ ns}$, $\text{PMD} < 1 \text{ ps}$, kompenzace PMD křemennou $\lambda/4$ destičkou

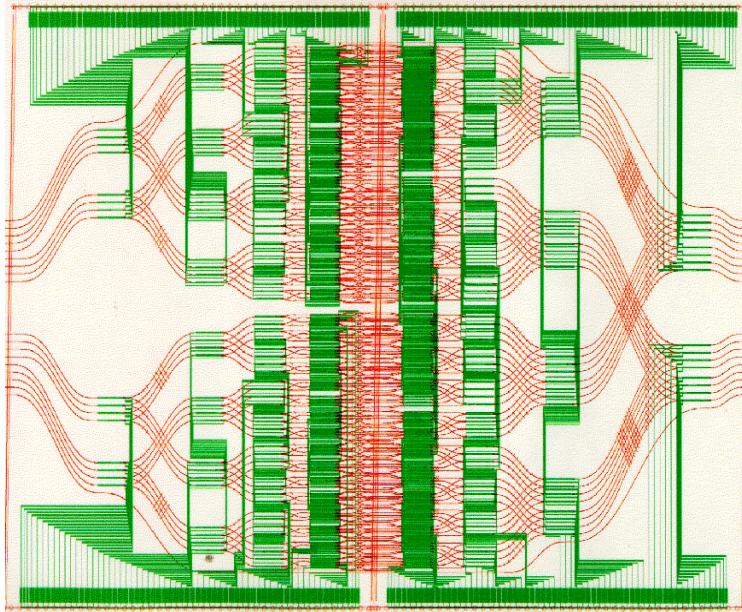


(Lucent, 2000)

DFE

90

Layout optických vlnodů a elektrodivé struktury přepínače



OFE

91

Elektrooptické amplitudové modulátory (Newport)

	4102NF	4104NF	4101NF	4103
Type ⁽¹⁾	Broadband AM	Broadband AM	Resonant AM	Resonant AM
Operating Frequency	DC-200 MHz	DC-200 MHz	0.01-250 MHz	0.01-250 MHz
Wavelength Range	500-900 nm	900-1600 nm	500-900 nm	900-1600 nm
Material	LiNbO ₃	LiNbO ₃	LiNbO ₃	LiNbO ₃
Maximum V _n ⁽²⁾	160 V @ 532 nm	300 V @ 1000 nm	16 V @ 532 nm	30 V @ 1000 nm
On:Off Extinction Ratio ⁽³⁾	50:1	50:1	50:1	50:1
Maximum Optical Intensity ⁽⁴⁾	0.5 W/mm ² @ 532 nm	1 W/mm ² @ 1300 nm	0.5 W/mm ² @ 532 nm	1 W/mm ² @ 1300 nm
Aperture Diameter	2 mm	2 mm	2 mm	2 mm
Insertion Loss ⁽⁵⁾	<0.3 dB	<0.3 dB	<0.3 dB	<0.3 dB
RF Bandwidth	200 MHz	200 MHz	2-4% freq.	2-4% freq.
RF Connector	SMA	SMA	SMA	SMA
Input Impedance	10 pF	10 pF	50 Ω	50 Ω
Maximum RF Power	10 W	10 W	1 W	1 W
VSWR	NA	NA	<1.5	<1.5



OFE

92

Elektrooptické fázové modulátory (Newport)

	4006	4002	4004	4005	4001NF	4003NF
Type ⁽¹⁾	Broadband	Broadband	Broadband	Resonant	Resonant	Resonant
Operating Frequency	DC-100	DC-100 MHz	DC-100 MHz	0.01-250	0.01-250 MHz	0.01-250 MHz
Wavelength Range	360-500 nm	500-900 nm	900-1600 nm	360-500 nm	500-900 nm	900-1600 nm
Material	MgO:LiNbO ₃	MgO:LiNbO ₃	MgO:LiNbO ₃	MgO:LiNbO ₃	MgO:LiNbO ₃	MgO:LiNbO ₃
Modulation Depth	40 mrad/V @ 364 nm	30 mrad/V @ 532 nm	15 mrad/V @ 1000 nm	0.27 - 0.8 rad/V @ 364 nm	0.2 - 0.6 rad/V @ 532 nm	0.1 - 0.3 rad/V @ 1000 nm
Maximum V _n ⁽²⁾	79 V @ 364 nm	105 V @ 532 nm	210 V @ 1000 nm	3.8 - 11.7 V @ 364 nm	5 - 16 V @ 532 nm	10 - 31 V @ 1000 nm
Maximum Optical Intensity ⁽⁴⁾	0.1 W/mm ² @ 364 nm	2 W/mm ² @ 532 nm	4 W/mm ² @ 1064 nm	0.1 W/mm ² @ 364 nm	2 W/mm ² @ 532 nm	4 W/mm ² @ 1064 nm
Aperture Diameter	2 mm	2 mm	2 mm	2 mm	2 mm	2 mm
RF Bandwidth	100 MHz	100 MHz	100 MHz	2-4% freq.	2-4% freq.	2-4% freq.
RF Connector	SMA	SMA	SMA	SMA	SMA	SMA
Input Impedance	20 pF	20 pF	20 pF	50 Ω	50 Ω	50 Ω
Maximum RF Power	10	10 W	10 W	1	1 W	1 W
VSWR	NA	NA	NA	NA	<1.5	<1.5



OFE

93

Elektrooptické modulátory










LEADER IN
ELECTRO-OPTIC
INNOVATIONS



Home
About Us
New Products
Pulse Shaping / Regen Switching / Pulse Extraction / Pulse Picking
Q-Switches / Electro-Optic Modulators / Pockels Cells
Q-Switch Drivers & Systems
HV Pulsers / Amplifiers
Optical Isolators & Faraday Effect Devices
Mechanical Gimbals and Accessories
Technical Notes / Publications / Instrument Manuals
Map and Directions
Contact Us
International Representatives

Q-Switches / Electro-Optic Modulators / Pockels Cells

KD*P Pockels Cells

-  **1040 SERIES** POCKELS CELL ELECTRO-OPTIC LIGHT MODULATORS
-  **1058 SERIES** ELECTRO-OPTIC Q-SWITCHES
-  **1059 SERIES** ELECTRO-OPTIC Q-SWITCHES
-  **1070 SERIES** 50 OHM IMPEDANCE ELECTRO-OPTIC MODULATORS
-  **MODELS 1111 / 1112** PICOSECOND POCKELS CELLS
-  **1145 SERIES** POCKELS CELL ELECTRO-OPTIC Q-SWITCHES
-  **1148 SERIES** 1" DIAMETER DKDP POCKELS CELL ELECTRO-OPTIC Q-SWITCHES


RTP Cells

-  **1147 SERIES** RTP ELECTRO-OPTIC MODULATORS AND Q-SWITCHES

BBO Cells

-  **1150 SERIES** BBO POCKELS CELL Q-SWITCHES

Transverse Field KD*P Modulator

-  **3079 SERIES** LOW VOLTAGE LIGHT MODULATORS

OFE

94

Aktuality v oblasti akustooptických a elektrooptických součástek

Isomet Corporation, Springfield, USA – tradiční výrobce akustooptických součástek
<http://www.isomet.com>

AO modulátory pro UV a viditelnou oblast

Model	Operating Wavelength Range	Crystal Material	Active Aperture (mm)	Typical Risetime (ns)	Modulation Bandwidth (MHz)	Center Freq. (MHz)
M1134-FS80L	UV	Fused Silica	3	55	10	80
1211-5-UV	UV	Quartz	5	113	5	110
M1088-FS110L	UV	Fused Silica	3	55	10	110
1211-UV	UV	Quartz	2	57	20	150
1212-2-949	UV	Quartz	2	25	20	150
1212	UV	Quartz	1	10	30	175
1212-248	UV	Quartz	1	10	30	200

1201E-1	VIS	Glass	1.7	46	7	40
1201E-964	VIS	Glass	3	93	10	70
OAM1060	VIS	TeO2 (S)	2	1000	0.2	80
M1115-FS80L-3	VIS	Fused Silica	3(H)x14(W)	170	10	80
1205C-x	VIS	PbMo04	1 / 2 / 3	25	15	80
M1133-aQ80L	VIS	Quartz	1.5 / 2	114	10	80
OAM1020	VIS	TeO2 (S)	3	1000	0.2	110
1211	VIS	Quartz	2	57	10	110
1211-3-985	VIS	Quartz	2.7	57	20	110
1206C	VIS	PbMo04	1	15	25	110
1206C-833	NUV, VIS	TeO2	1	15	25	110
1206C-2-1002	NUV, VIS	TeO2	2	30	25	110
1250C-829A	NUV, VIS	TeO2	0.45	9	50	260
1250C	VIS	PbMo04	0.75	10	50	200
1250C-848	VIS	TeO2	0.5	7	50	200
1250C-974	VIS	TeO2	0.4	7	50	200
M1067-T200L	VIS	TeO2	0.2	7	50	200
1260-1044	VIS	TeO2	0.2	6	100	350

0FE

95

AO modulátory pro infračervenou oblast

Model	Operating Wavelength Range	Crystal Material	Active Aperture (mm)	Typical Risetime (ns)	Modulation Bandwidth (MHz)	Center Freq. (MHz)
1201E-2	NIR	Glass	1.7	93	3.8	40
1202-4	NIR	Glass	4(H)x14(W)	350	10	40
M1137-SF40L	NIR	Glass	1.5	191	10	40
1205C-x-NIR	NIR	PbMo04	1 / 2	25	15	80
1205C-1023	NIR	PbMo04	0.6	25	15	80
1205C-843	NIR	PbMo04	0.5	25	15	80
M1142-SF80L	NIR	Glass	0.5	40	15	80
M1080-T80L	NIR	TeO2	1.5	77	15	80
M1135-T80L	NIR	TeO2	3	245	15	80
1206C-NIR	NIR	PbMo04	1	15	25	110
1250C-868	NIR	TeO2	0.5	7	25	150
1250C-NIR	NIR	PbMo04	0.75	10	50	200

1207B-3	IR	Ge	3	70	8	40
1210	mid-IR	Ge	4	500	10	81 / 105
1208-6-4(M)	mid-IR	Ge	6(H)x14(W)	500	10	50
1207B-6	IR	Ge	6	700	10	40
1208-6-955M	IR	Ge	6(H)x14(W)	700	10	40
1209-7-993M	IR	Ge	7(H)x14(W)	830	10	40
1209-7-1064M	IR	Ge	7(H)x14(W)	830	10	40
1209-7-1112M	IR	Ge	7(H)x14(W)	830	10	40
1209-9-1010M	IR	Ge	9(H)x20(W)	830	2.5	40
AOM6x0-H	IR	Ge	7(H)x30(W)	830	10	40 / 50

Mnohokanálové AO modulátory

Model	Channels	Spectral Range (µm)	Material	Active Aperture (mm)	Typical Risetime (ns)	Information Bandwidth (MHz)	Center Freq. (MHz)
M1140	4	0.45-0.67	PbMo04	0.7	25	15	110
8080	8	0.45-0.67	PbMo04	0.7	36	9	80
M8080C	8	0.488-0.633	PbMo04	0.5	55	6	80
M9080C	8, collinear	0.45-0.67	PbMo04	0.7	36	9	90
G7060	6	2.5-11.0	Ge	0.8	70	5	70

0FE

96

AO deflektory

Model	Operating Wavelengths	Material	Resolution	Time Aperture (us)	Sweep Bandwidth (MHz)	Center Freq. (MHz)
1211-6BS-1045	UV	Quartz	35	0.87	40	110
D1155-175S	405nm	TeO2 (S)	140	14.5	10	75

1205C-2	VIS	PbMoO4	16	0.55	30	80
LS55-V	VIS	TeO2 (S)	450	11.3	40	80
LS110-VIS	VIS	TeO2 (S)	1100	22.7	50	100
LS110A-VIS-XY	VIS	TeO2 (S)	750x750	15	50	100
OAD948	488nm	TeO2 (S)	600	12.3	50	100
OAD1020	532nm	TeO2 (S)	600	12.3	50	100
1206C-1002	NUV, VIS	TeO2	35	0.7	50	110
OPP834	VIS	PbMoO4	520	5.2	100	200
1250C-BS-960A	VIS	PbMoO4	192	1.6	120	190

OAD1550-XY	1550nm	TeO2 (S)	200x200	10	20	40
LS110-NIR	NIR	TeO2 (S)	1100	22.7	25	50
LS110A-NIR-XY	NIR	TeO2 (S)	375x375	15	25	50
1205C-x-804B	NIR	PbMoO4	66	1.6	40	80
OAD1121-XY	810nm	TeO2 (S)	500x500	13	40	80
LS55-NIR	NIR	TeO2 (S)	450	11.3	40	80
D1135-T110L	NIR	TeO2	35	0.7	50	110
1250-BS-926	NIR	PbMoO4	70	1	70	145
1250C-BS-943A	NIR	PbMoO4	190	1.6	120	185

1208-6BS-955M	IR	Ge	50	2.5	20	40
1209-7BS-986	IR	Ge	50	2.5	20	40
AOM6x0-H	IR	Ge	100	5.5	20	40 / 50
LS50XY	IR	Ge	50x50	1.27	40	70
LS600-1011	IR	Ge	436	10.9	40	70
LS600-4	IR	Ge	545	13.6	40	70

OFE

97

AO posouvače frekvence

Model	Operating Wavelengths	Material	Active Aperture (mm)	Center Frequency (MHz)	Frequency Range (MHz)
OAM1059-V31	633nm	TeO2 (S)	1.5	10	+/- 0.5
OAM1059A	633nm	TeO2 (S)	1.5	15	+/- 1.0
1201E-1	VIS	Glass	1.7	40	+/- 7.0
1201E-2	NIR	Glass	1.7	40	+/- 7.0
OAM1141-T40-2	633nm	TeO2 (S)	2	40	+/- 1.0

OAM1141-T80-2	633nm	TeO2 (S)	2	80	+/- 1.0
1205-1054	VIS	PbMoO4	1	80	+/- 5
1205-1069	VIS	PbMoO4	1	160	+/- 5
M1141-P80-1	VIS	PbMoO4	1	80	+/- 5
1205-1118	VIS	PbMoO4	2	80	+/- 5
1205C-1-869	VIS, NIR	PbMoO4	1 / 2	80	+/- 20

1206C	VIS, NIR	PbMoO4	1	110	+/- 25
1250C	VIS, NIR	PbMoO4	0.75	200	+/- 50
1250C-829A	NUV, VIS	TeO2	0.45	260	+/- 50
OPP-1	VIS	PbMoO4	1.5	300	+/- 100

1210	mid-IR	Ge	4	81 / 105	+/- 10
1207B-6	IR	Ge	6	40	+/- 10
1207B-3-80	IR	Ge	3	80	+/- 2.5

OFE

98

AO Q-spínače

Model	Cooling	Centre Frequency (MHz)	Material	Active Aperture (mm)	Max RF Power (W)	Damage Threshold (MW/cm ²)
Q1072-SF24L	Conduction	24	SF10	1.5	5	>300
Q1058C-SFxxL-H	Conduction	24/27	SF10	1.0/1.5	5	>300
Q1025-TxxL-H	Conduction	27/80	TeO ₂	1.0	3	>250
Q1025-SFxxL-H	Conduction	41/80	SF10	1.0	3	>300
Q1080C-TxxL-H	Conduction	41/ 68 / 80	TeO ₂	1.5	4	>250
Q1087-aQ80L	Conduction	80	Quartz	1.0	6	>500
Q1137-SFxxL-H	Conduction	41/80	SF57	1.0 / 1.5	6	>300
Q1162-SFxxL-H	Conduction	41/80	SF10	1.0	6	>300
-						
Q1119-aQxxL-H	Conduction	41/ 80	Quartz	1.0 / 1.5	10	>500
Q1119-FSxxL-H	Conduction	41/ 80	Fused Silica	1.0 / 1.5	10	>500
Q1133-aQxxL-H	Conduction	41/ 68 / 80	Quartz	1.0 to 2.0	10	>500
Q1133-FSxxL-H	Conduction	41/ 68 / 80	Fused Silica	1.0 / 1.5	10	>500
-						
Q1062-FSxxL-H	Water	24/ 27	Fused Silica	1.5 to 6.0	60	>500
Q1062-FSxxS-H	Water	24/ 27	F.Silica (Shear)	1.5 to 5.5	60	>500
Q1083-FSxxL-H	Water	24/ 27 / 41	Fused Silica	1.5 to 6.0	60	>500
Q1083-FSxxS-H	Water	24/ 27 / 41	F.Silica (Shear)	1.5 to 5.5	60	>500

OFE

99

AO laditelné filtry

Model	Spectral Range (µm)	Active Aperture (sq. mm)	Acceptance Angle (Deg.)	Optical Bandwidth (nm)	Drive Frequency (MHz)
AOLF-615-1049	VIS	2.5x2.5	3.5 - 4.5	1.0 - 6.0	109 - 65
AOLF-615-1082	VIS	2.5x2.5	3.5 - 4.5	1.0 - 6.0	109 - 65
AOTF614-08	VIS,NIR	5x5	3.5 - 6.0	1.0 - 22.0	140 - 35
AOTF614-16	VIS,NIR	5x5	2.5 - 4.2	0.6 - 11.0	140 - 35
AOTF614-24	VIS,NIR	5x5	3.5 - 6.0	0.4 - 7.0	140 - 35
-					
AOTF920-14	NIR	5x5	3.4 - 6.1	2.0 - 27.0	95 - 26
AOTF920-20	NIR	5x5	2.6 - 4.9	1.5 - 18.5	95 - 26
AOTF920-24	NIR	5x5	2.8 - 5.0	1.0 - 15.5	95 - 26
AOTF1331	mid-IR	7x7	5	30 - 50	24 - 39
AOTF1550-SLS	1550nm	3x3	-	2	81 - 84
AOTF1110-VB	VIS,NIR	10x10	5.7 (nominal)	Variable	80 - 50
OSTF	VIS-NIR	5x5	4 (nominal)	1.0 - 12	110 - 45

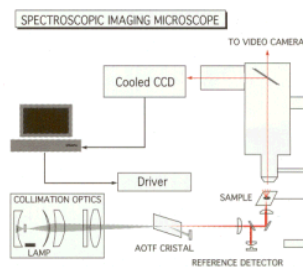
OFE

100



AO laditelné filtry

AOTF MODEL	OPTICAL RANGE (nm)	LIGHT SOURCE [1/N]-Laser /lines [2]-Lamp	OPTICAL TRANS. (%)	APERTURE (mm ²)	FIELD OF VIEW	AO EFF. (%) linear pol.	SPECTRAL RES. (nm) -3dB	MAX RF POWER
AOTF-C-UV	350-430	[1]	70-90	2x2	1°	85	1-2	2
AOTF-1	360-530	[2]	70-90	2x2	1.5°	85	1.5-5	0.2xN
AOTF-2	360-530	[1/4] or [2]	80-90	2x2	1.5°	85	1.5-5	0.2xN
AOTF-3	400-700	[2]	>90	5x5	5°	80	5-30	2
AOTF-5	480-620	[2]	>95	5x5	8°	80	3-10	2
AOTF-6	500-850	[1/1] or [2]	>95	5x5	3°	80-60	1-3	1
AOTF-7	600-900	[1/1] or [2]	>95	5x5	4°	70	<4	1.5
AOTF-7A	600-900	[1/1] or [2]	>95	10x10	4°	70	7-10	2
AOTF-8	800-1800	[1/1] or [2]	>95	5x5	4°	60	2-15	2



AO laditelný filtr v KDP pro UV oblast

Parameters of KDP Crystal

Parameter

At Wavelength 633 nm 480 nm 350 nm 220 nm 200 nm

Index of Refraction n_o 1.507 1.515 1.532 1.596 1.622

n_e 1.467 1.470 1.487 1.543 1.562

Density

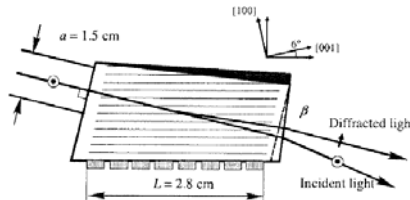
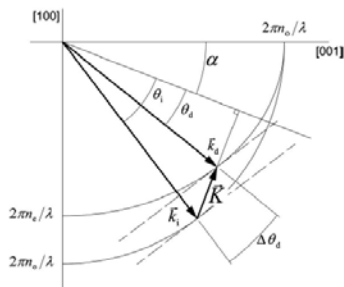
$\rho = 2.34 \text{ g/cm}^3$

Effective photoelastic coefficient at 12° relative to Z axis in XZ plane, $\rho_{\text{eff}} = 0.067$

Acoustic phase velocity at 6° relative to X axis in XZ plane, $v = 1.66 \times 10^5 \text{ cm/s}$

AO figure of merit

$M_2 = 4.6 \times 10^{18} \text{ s}^3/\text{g}$

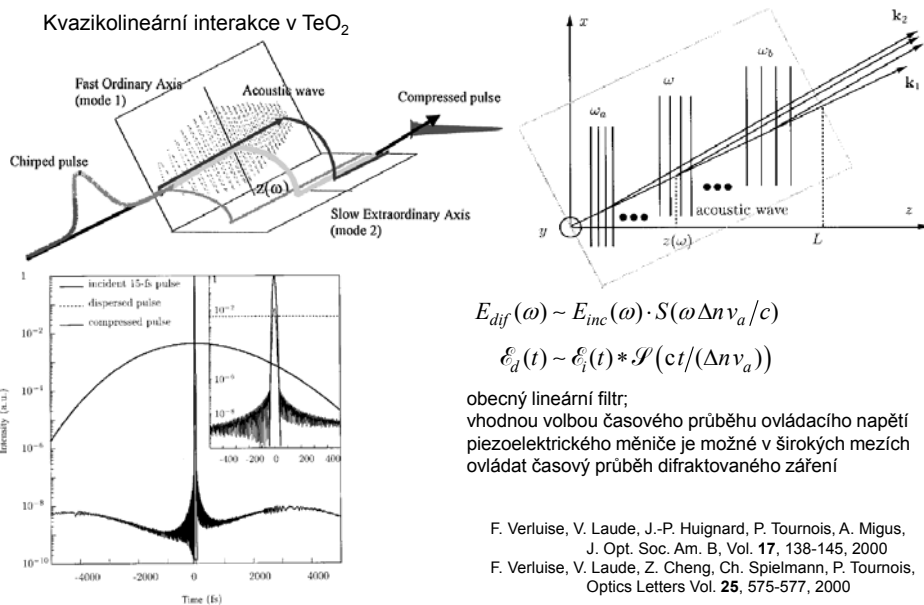


Spectral range, 220–480 nm
 Spectral passband A at 350 nm, 2 nm; at 633 nm, 67 nm
 Rf range, 60–164 MHz
 Linear aperture, 1.5 1.5 cm²
 Angular aperture, 1.2°
 Applied power, 2.0 W
 Transmission coefficient, 60%

N. Gupta, V. Voloshinov, APPLIED OPTICS, Vol. 43, No. 13, pp. 2752-2759, 2004

Akustooptické řízení disperze ultrakrátkých optických signálů

Kvazikolineární interakce v TeO_2



OFE

103