

1. 证: (1)  $\nabla f = \frac{\partial f}{\partial x} \vec{e}_x + \frac{\partial f}{\partial y} \vec{e}_y + \frac{\partial f}{\partial z} \vec{e}_z = ik_x f + ik_y f + ik_z f = i\vec{k} f$

(2)  $\vec{E} = \vec{E}_0 e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})}$   $\vec{H} = \vec{H}_0 e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})}$

$$\nabla \times \vec{E} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})} & E_y e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})} & E_z e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})} \end{vmatrix}$$

$$= \frac{\partial}{\partial t} i e^{-i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})} [(k_y E_z - k_z E_y) \vec{e}_x + (k_z E_x - k_x E_z) \vec{e}_y + (k_x E_y - k_y E_x) \vec{e}_z]$$

$$= i\vec{k} \times \vec{E}$$

1.2 设  $\vec{D}'$ ,  $\vec{D}''$  是

设  $\vec{D}'$ ,  $\vec{D}''$  是对应同一个  $\vec{k}$  的两个电磁波解

设原式 =  $\vec{D}' \cdot \vec{D}''$  即要证  $\vec{D}' \cdot \vec{D}'' = D'_x D''_x + D'_y D''_y + D'_z D''_z$

由  $D_i = \epsilon_i E_i$   $\therefore$  原式 =  $\epsilon_x^2 E'_x E''_x + \epsilon_y^2 E'_y E''_y + \epsilon_z^2 E'_z E''_z$

又  $\vec{D} = \epsilon_0 n^2 [\vec{E} - \vec{k}(\vec{k} \cdot \vec{E})]$   $\therefore$  即  $\epsilon_i = \frac{n^2 k_i (\vec{k} \cdot \vec{E})}{n^2 - n_i^2}$  ( $n$  取  $n'$  或  $n''$ )

因此原式 =  $\frac{(n')^2 (n'')^2 n_x^4 k_x^4 (\vec{k} \cdot \vec{E}') (\vec{k} \cdot \vec{E}'')}{(n'^2 - n_x^2) (n''^2 - n_x^2)} + (\dots)$

由菲涅耳方程我们知

与前面的式子同理, 将角标  $x$  换成  $y$  和  $z$  即可

$$\sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{\frac{1}{n^2} - \frac{1}{n_i^2}} = 0$$

因此将原式 =  $\left[ \sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{\frac{1}{n^2} - \frac{1}{n_i^2}} - \sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{\frac{1}{n^2} - \frac{1}{n_i^2}} \right] (\vec{k} \cdot \vec{E}') (\vec{k} \cdot \vec{E}'')$

不难发现  $\left\{ \sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{\frac{1}{n^2} - \frac{1}{n_i^2}} - \sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{\frac{1}{n^2} - \frac{1}{n_i^2}} \right\}$  这一项为 0

$$\frac{n'^2 n''^2}{n'^2 - n''^2}$$

因此原式 =  $\vec{D}' \cdot \vec{D}'' = 0$

$\therefore \vec{D}' \perp \vec{D}''$



3. 菲涅耳方程为  $\epsilon_i \epsilon_i = \epsilon_0 n_i^2 \epsilon_i = \epsilon_0 n_i^2 [\epsilon_i - k_i (\vec{k} \cdot \vec{\epsilon}_i)]$

整理有  $\frac{n_i^2 k_i (\vec{k} \cdot \vec{\epsilon}_i)}{n_i^2 - n_i^2} = \epsilon_i$  因乘  $\epsilon_i$

有  $\frac{n_i^2 k_i^2}{n_i^2 - n_i^2} (\vec{k} \cdot \vec{\epsilon}_i) = k_i \epsilon_i$

同时取  $i=1, 2, 3$  相加, 有  $\sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{n_i^2 - n_i^2} = \frac{1}{n_i^2}$

~~有~~  $\sum_{i=1}^3 k_i \epsilon_i = \vec{k} \cdot \vec{\epsilon}$

对  $\sum_{i=1}^3 \frac{k_i^2}{n_i^2 - n_i^2} = \frac{1}{n_i^2}$  是一个二次方程,

因此有两个解(最多), 即两折射率  $n', n''$

$\therefore n'$  和  $n''$  是两个特征值

将  $n'$  和  $n''$  代入  $\epsilon_i \epsilon_i = \epsilon_0 n_i^2 [\epsilon_i - k_i (\vec{k} \cdot \vec{\epsilon}_i)]$  中

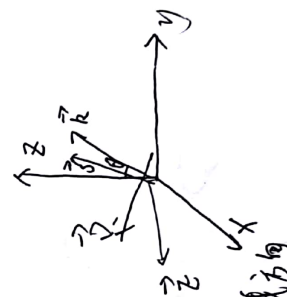
不难得到两个解  $\{ \epsilon_1', \epsilon_2', \epsilon_3' \}$  由  $D = \epsilon_i \epsilon_i$

有  $\vec{D}' = (D_1', D_2', D_3')$

$\vec{D}'' = (D_1'', D_2'', D_3'')$

1.4. 假设  $z$  轴是光轴,  $\vec{k}$  与  $z$  轴的夹角为  $\theta$

$\vec{S}$  与  $z$  夹角  $\theta'$



由  $\begin{cases} \vec{S} = \vec{E} \times \vec{H} & \text{能流密度: 波射线方向} \\ \vec{D} \times \vec{H} = \frac{H^2}{\omega} \vec{k} & \text{波法线方向} \end{cases}$

因此  $\vec{S}$  与  $xy$  平面的夹角是  $\theta'$ ,  $\vec{D}$  与  $xy$  平面的夹角是  $\theta$

因此有  $\begin{cases} \tan \theta = \frac{D_x}{\sqrt{D_y^2 + D_z^2}} \\ \tan \theta' = \frac{S_x}{\sqrt{S_y^2 + S_z^2}} \end{cases}$



对单轴晶体 有  $D_i = \epsilon_0 n_i^2 E_i$

对单轴晶体, 用折射率球法我们知  $\frac{x^2+y^2}{n_o^2} + \frac{z^2}{n_e^2} = 1$

$$\therefore \frac{D_z^2}{D_x^2 + D_y^2} = \frac{\epsilon_0^2 (n_e^4 E_z^2)}{\epsilon_0^2 (n_o^4 E_x^2 + n_e^4 E_y^2)} = \frac{n_e^2 E_z^2}{n_o^2 E_x^2 + E_y^2} \therefore \tan \alpha = \tan \theta \frac{n_o^2}{n_e^2}$$

$$\tan \alpha = \tan(\theta - \theta') = \frac{\tan \theta - \tan \theta'}{1 - \tan \theta \tan \theta'} \quad (\text{角和差})$$

$$= \frac{\frac{\sin \theta}{\cos \theta} - \frac{n_o^2 \sin \theta}{n_e^2 \cos \theta}}{1 - \frac{n_o^4}{n_e^4} \frac{\sin^2 \theta}{\cos^2 \theta}}$$

$$= \frac{1}{2} \left( \frac{n_e^2 - n_o^2}{n_o^2 \sin^2 \theta + n_e^2 \cos^2 \theta} \right) (\sin \theta \cos \theta)$$

$$= \frac{1}{2} \frac{n_e^2 - n_o^2}{n_o^2 \sin^2 \theta + n_e^2 \cos^2 \theta} \sin 2\theta \quad (\text{倍角公式})$$

(1) ①  $\hat{k} \parallel$  光轴, 有  $\theta = 0$   $\tan \alpha = 0 \therefore \theta = \theta' + k\pi \therefore \vec{D}$  平行  $\vec{E}$

②  $\hat{k} \perp$  光轴, 有  $\theta = \frac{\pi}{2}$   $\tan \alpha = 0 \therefore \theta = \theta' + k\pi \therefore \vec{D}$  平行  $\vec{E}$

(2) 由于  $\theta$  为  $\hat{k}$  与光轴的夹角,  $\therefore \theta \in [0, \frac{\pi}{2}]$

$$\therefore \sin 2\theta \in [0, 1]$$

$$\text{又 } \frac{1}{2(n_o^2 \sin^2 \theta + n_e^2 \cos^2 \theta)} \geq 0 \therefore \tan \alpha \text{ 的正负性与 } (n_e^2 - n_o^2) \text{ 一致}$$

$\therefore$  对正单轴晶体  $n_e^2 - n_o^2 > 0 \therefore \tan \alpha > 0 \therefore \alpha > 0$

对负单轴晶体  $n_e^2 - n_o^2 < 0 \therefore \tan \alpha < 0 \therefore \alpha < 0$

$$(3) \text{ 令 } f(\theta) = \frac{1}{2} \frac{n_e^2 - n_o^2}{n_o^2 \sin^2 \theta + n_e^2 \cos^2 \theta} \sin 2\theta \quad (n_o > n_e) \quad (\text{三角证明方法见背面})$$

当  $\theta = \arctan \frac{n_e}{n_o}$  时,  $f'(\theta) = 0$ , 且  $\begin{cases} f'(\theta) > 0 & (\theta < \arctan \frac{n_e}{n_o}) \\ f'(\theta) < 0 & (\theta > \arctan \frac{n_e}{n_o}) \end{cases}$

因此当  $\tan \theta = \frac{n_e}{n_o}$  时,  $\alpha = \alpha_{\max} = \arctan \left( \frac{1}{2} \frac{n_e^2 - n_o^2}{n_o n_e} \right)$

① 对石英:  $\alpha_{\max} = \arctan \left[ \frac{1}{2} \times \frac{1.553^2 - 1.544^2}{1.533 \times 1.544} \right] = 0.005^\circ$  正单轴晶体

② 对方解石:  $\alpha_{\max} = \arctan \left[ \frac{1}{2} \times \frac{1.496^2 - 1.658^2}{1.486 \times 1.658} \right] = -0.104^\circ$  负单轴晶体





## 5. (1) 惠更斯作图法

用途：用惠更斯原理来描述光在晶体中的双折射现象

## (2) 折射率椭球——图示法

利用折射率椭球判断折射率本征值；以及寻求两个特征的偏振方向

$$\begin{cases} \text{各向同性: } \frac{x^2+y^2+z^2}{n^2} = 1 & (\text{球}) \\ \text{单轴晶体: } \frac{x^2+y^2}{n_o^2} + \frac{z^2}{n_e^2} = 1 & (\text{旋转椭球}) \\ \text{双轴晶体: } \frac{x^2}{n_1^2} + \frac{y^2}{n_2^2} + \frac{z^2}{n_3^2} = 1 \end{cases}$$

折射率椭球用法：当给定传播方向  $\hat{k}$ ，  
做通过椭球中心与传播方向垂直的平面  
(相交得椭圆)，此相交椭圆的长短轴半  
轴等于特征折射率  $n'$  和  $n''$ ，长短轴的  
方向即为偏振方向  $\vec{D}'$  和  $\vec{D}''$  方向



## (3) 折射率曲面——图示法

任给一个传播方向  $\hat{k}(\theta, \phi)$ ，定义  $\vec{r} = n(\theta, \phi)$  从端点构成的  
曲面，这应该是两套曲面

对于单轴晶体，折射率曲面

$$\frac{1}{n_e^2(\theta)} = \frac{\cos^2\theta}{n_o^2} + \frac{\sin^2\theta}{n_e^2}$$



6. 由题目我们知, GaAs 是立方晶体, 其线性电光系数为:

$$(r_{mk}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ r_{q1} & 0 & 0 \\ 0 & r_{q1} & 0 \\ 0 & 0 & r_{q1} \end{bmatrix}$$

GaAs 晶体折射率椭球为球形

$$\frac{x_1^2 + x_2^2 + x_3^2}{n^2} = 1 \quad \text{或} \quad B_{11}^0 (x_1^2 + x_2^2 + x_3^2) = 1$$

当施加外电场  $\vec{E} = (E_1, E_2, E_3)$  后, 晶体介电张量发生改变

$$\begin{bmatrix} \Delta B_1 \\ \Delta B_2 \\ \Delta B_3 \\ \Delta B_4 \\ \Delta B_5 \\ \Delta B_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ r_{q1} & 0 & 0 \\ 0 & r_{q1} & 0 \\ 0 & 0 & r_{q1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_1 \\ E_2 \\ E_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ E_1 r_{q1} \\ E_2 r_{q1} \\ E_3 r_{q1} \end{bmatrix}$$

则折射率椭球方程变为:

$$B_{11}^0 (x_1^2 + x_2^2 + x_3^2) + 2r_{q1} E_1 x_2 x_3 + 2r_{q1} E_2 x_1 x_3 + 2r_{q1} E_3 x_1 x_2 = 1 \quad (1)$$

式中有了交叉项, 说明主轴发生了变化

现讨论 GaAs 晶体正向电光效应, 外电场变为  $\vec{E} = (0, 0, E_3)$ , (1) 式变为

$$B_{11}^0 (x_1^2 + x_2^2 + x_3^2) + 2r_{q1} E_3 x_1 x_2 = 1 \quad (2), \text{交叉项仍然存在}$$

我们现寻找新的主轴,  $x_1' - x_2' - x_3'$ , 绕  $x_3$  轴逆时针  $45^\circ$  得到 (从  $x_3$  轴看)

$$\begin{cases} x_1 = x_1' \cos \frac{\pi}{4} - x_2' \sin \frac{\pi}{4} \\ x_2 = x_1' \sin \frac{\pi}{4} + x_2' \cos \frac{\pi}{4} \\ x_3 = x_3' \end{cases}$$

$$\text{代入 (2) 式有 } (B_{11}^0 + r_{q1} E_3) x_1'^2 + (B_{11}^0 - r_{q1} E_3) x_2'^2 + B_{11}^0 x_3'^2 = 1$$

可以看到已经没有交叉项了,  $x_1' - x_2' - x_3'$  就新主轴, 可以写成

$$\frac{x_1'^2}{n_1'^2} + \frac{x_2'^2}{n_2'^2} + \frac{x_3'^2}{n_3'^2} = 1$$



其中

$$\begin{cases} \frac{1}{n_1'^2} = \frac{1}{n^2} + \gamma_{41} E_3 = \frac{1}{n^2} (1 + n^2 \gamma_{41} E_3) \\ \frac{1}{n_2'^2} = \frac{1}{n^2} - \gamma_{41} E_3 = \frac{1}{n^2} (1 - n^2 \gamma_{41} E_3) \\ \frac{1}{n_3'^2} = \frac{1}{n^2} \end{cases}$$

又  $\gamma_{41} =$

$n =$

所以  $n^2 \gamma_{41} E \ll 1$  近似有

$$\begin{cases} n_1' = n (1 + n^2 \gamma_{41} E_3)^{-\frac{1}{2}} \approx n - \frac{1}{2} n^3 \gamma_{41} E_3 \\ n_2' = n (1 - n^2 \gamma_{41} E_3)^{-\frac{1}{2}} \approx n + \frac{1}{2} n^3 \gamma_{41} E_3 \\ n_3' = n \end{cases}$$

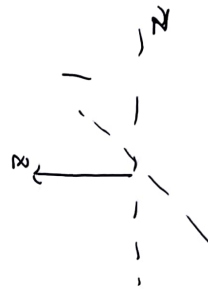
可见，GaAs晶体加纵向电场后，由立方晶体变为了双轴晶体

## 7. (1) 两个二阶轴在光电效应中不对称

若令 1 轴为 x 轴，2 轴为 y 轴，其纵向光电系数为  $\gamma_{63}$

若令 2 轴为 x 轴，1 轴为 y 轴，其纵向光电系数为  $\gamma'_{63}$

以上两种坐标轴假设可以通过



$$T = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ 来变换, 同时,}$$

电光张量的矩阵元也应做相应的变换由张量变换关系

$\chi'_{ijk} = T_{il} T_{jm} T_{kn} \chi_{lmn}$ ，有

$$\gamma'_{63} = -\frac{4\epsilon_0}{\epsilon_1 \epsilon_2 \epsilon_3} \chi'_{123} = -\frac{4\epsilon_0}{\epsilon_1 \epsilon_2 \epsilon_3} (T_{11} T_{22} T_{33} \chi_{123} + T_{12} T_{13} T_{23} \chi_{213})$$

$$= \frac{4\epsilon_0}{\epsilon_1 \epsilon_2 \epsilon_3} \chi_{213} = -\gamma_{63}$$





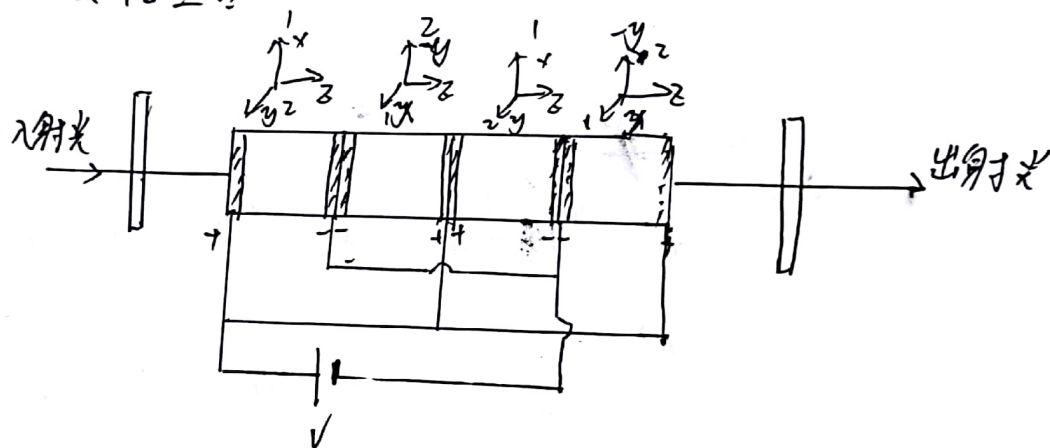
则我们会得到，若  $x-y$  轴采用第二种选取会有

$$\frac{x^2+y^2}{n_o^2} + \frac{z^2}{n_e^2} - 2r_{63} z_{xy} = 1$$

令  $\alpha = 45^\circ$  顺时针旋转，经计算得：

在  $z$  轴正向加电场  $z$  后，快轴是  $z$  轴顺时针旋转  $45^\circ$  得到的  
 佯谬得解，其两个二阶轴是不对称的

(2) 解决方法之一就是将其  $N$  个 KDP 晶体串联起来，以  $1/N$  倍的外电加电压可以获得同样的  $x', y'$  间相位延迟。由于晶体的两个二阶轴的地位不对等，在串联时应注意将相邻晶体相同的二阶轴成  $90^\circ$  角放置，如图所示，这样加电压后才能使各晶体的快、慢轴重合



(3) 书中电光调制装置中，其中  $1/4$  波片的作用在于：为使此装置能在透射系数的线性区（图中6点），进行电光调制又不希望加直流偏置电压  $V_{\pi/2}$ ，等效地可以加个  $1/4$  波片以补偿一个  $\pi/2$  的相位延迟，使总相位延迟  $\Gamma = \frac{\pi}{2} + \frac{\pi V}{V_{\pi/2}}$ 。但由于书中快慢轴是错误的，相位补偿延迟为  $-\frac{\pi}{2}$ ，总相位延迟为  $\Gamma = -\frac{\pi}{2} + \frac{\pi V}{V_{\pi/2}}$ ，电光调制点移到了透射系数的负线性区点，造成调制电压与输出信号反相。

