

УДК 534.2:621.37

А.В. Данилов, А.А. Радионов

### РАСЧЕТ ОБЪЕМНЫХ АКУСТИЧЕСКИХ ВОЛН, РАСПРОСТРАНЯЮЩИХСЯ В МОНОКРИСТАЛЛЕ НИОБАТ ЛИТИЯ (LiNbO<sub>3</sub>)

Нижегородский государственный технический университет им. Р.Е. Алексеева

Рассчитаны дисперсионные характеристики объемных волн в монокристалле ниобата лития. Показано, что в любом направлении кристалла могут распространяться три волны. При распространении вдоль главной оси симметрии одна из этих волн является продольной, а две другие – квази-поперечными.

*Ключевые слова:* объемные акустические волны, кристалл ниобата лития, дисперсионное уравнение.

В настоящее время [1, 2] широкое распространение в радиолокации, радионавигации, измерительной технике получили СВЧ-резонаторы, фильтры и линии задержки, работающие на объемных акустических волнах в пьезокристаллах. К достоинствам подобных устройств следует отнести: технологичность изготовления; малые габариты и вес; хорошую сопрягаемость с блоками микроэлектронной аппаратуры: высокую стабильность в процессе эксплуатации и надежность работы, так как они выполняются обычно в виде монолитных твердотельных устройств.

Как известно [3, 4], уравнения пьезоакустики имеют следующий вид:

$$\varepsilon_{ik} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_i \partial x_k} + e_{k,rm} \frac{\partial^2 U_r}{\partial x_k \partial x_m} = 0; \quad (1)$$

$$\rho \frac{\partial^2 U_i}{\partial t^2} = C_{iklm} \frac{\partial^2 U_l}{\partial x_k \partial x_m} + e_{m,ik} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_m \partial x_k}, \quad (2)$$

где обозначено:  $C_{iklm}$ ,  $e_{j,ikj}$ ,  $\varepsilon_{pq}$  – тензоры упругих пьезоэлектрических и диэлектрических модулей кристалла соответственно;  $\rho$  – плотность кристалла.

Решение этой системы уравнений в общем случае представляет собой серьезные математические трудности. В настоящее время его удается выполнить только для плоских монохроматических волн. Решение уравнений (1) и (2) при этом можно представить в виде

$$U_i = U_i e^{i(kn_k x_k - \omega t)} = 0, \quad (3)$$

где  $U_i$  – компоненты амплитудного вектора упругих смещений в волне. Для неограниченного кристалла сопровождающее упругую деформацию электрическое поле изменяется синфазно упругим смещениям. Поэтому электрический потенциал выглядит аналогично (3):

$$\varphi = \varphi e^{i(kn_k x_k - \omega t)}. \quad (4)$$

Подстановка (3) и (4) в (1) и (2) дает следующую систему алгебраических уравнений:

$$\Phi (\varepsilon_{pq} n_p n_q) - U_i e_{k,jm} n_k n_m = 0, \quad (5)$$

$$\mathcal{P} \nu^2 U_i - C_{iklm} n_k n_m U_l - l_{m,ik} n_k n_m \Phi = 0. \quad (6)$$

Система (5), (6) является системой уравнений 4-го порядка относительно неизвестных амплитуд  $\Phi, U_1 = U_x, U_2 = U_y$  и  $U_3 = U_z$ . Учитывая, что множитель в круглых скобках

первого слагаемого в (5) представляет собой полную двухкратную тензорную свертку диэлектрических модулей кристалла с вектором волновой нормали  $\vec{n}$ , т.е. является скалярным, преобразуем (5) к виду

$$\Phi = \frac{e_{kjm} n_k n_m}{\varepsilon_{pq} n_p n_q} U_i \quad (7)$$

С учетом (6) и (7) получаем систему трех алгебраических уравнений, относительно компонент амплитудного вектора упругих смещений

$$(\nu^2 \delta_{ie} - Q_{ie}) U_l = 0, \quad (8)$$

где  $\delta_{il} = \begin{cases} 1, & \text{если } i = l, \\ 0, & \text{если } i \neq l. \end{cases}$

Величина  $Q_{il}$  в системе уравнений (8) образуют симметричный ( $Q_{il} = Q_{li}$ ) тензор второго ранга. Его компоненты определяются равенством

$$Q_{il} = \frac{1}{\mathcal{P}} \left[ C_{ikml} + \frac{l_{p,iq} n_p n_q e_k e_m}{(\varepsilon_{pq} n_p n_q)} \right] n_k n_m, \quad (9)$$

где обозначено  $C_{ikml}$ ,  $e_{p,iq}$  ( $e_k, l_m$ ),  $\varepsilon_{pq}$  элементы упругих, пьезоэлектрических и диэлектрических модулей кристалла соответственно;

$n_p, n_q$  ( $n_k n_m$ ) - компоненты вектора волновой нормали  $\vec{n}$ .

Записывая условие нетривиальности решений системы уравнений (8) (равенство нулю ее главного определителя), получаем дисперсионное уравнение для плоских объемных акустических волн, распространяющихся в произвольном направлении пьезокристалла:

$$\begin{vmatrix} Q_{11} - \vartheta^2 & Q_{12} & Q_{13} \\ Q_{12} & Q_{22} - \vartheta^2 & Q_{23} \\ Q_{13} & Q_{23} & Q_{33} - \vartheta^2 \end{vmatrix} = 0. \quad (10)$$

После определения из (10) значений скоростей волн  $\vartheta^{(j)}$  ( $j = 1, 2, 3$ , - номер волны) каждое из них подставляем в исходную систему уравнений (5), (6). При этом для каждой волны получаем соотношение между компонентами вектора амплитудных смещений в виде:

$$\frac{U_x^{(j)}}{D_1^j} = \frac{U_y^i}{D_2^j} = \frac{U_z^i}{D_3^j}, \quad (11)$$

где обозначено:

$$\begin{aligned} D_1^{(i)} &= \begin{vmatrix} Q_{22} - \vartheta^{(j)2} & Q_{23} \\ Q_{23} & Q_{33} - \vartheta^{(j)2} \end{vmatrix}, & D_2^{(i)} &= \begin{vmatrix} Q_{23} & Q_{12} \\ Q_{33} - \vartheta^{(j)2} & Q_{13} \end{vmatrix}, \\ D_3^{(i)} &= \begin{vmatrix} Q_{12} & Q_{22} - \vartheta^{(j)2} \\ Q_{13} & Q_{23} \end{vmatrix}, \end{aligned} \quad (12)$$

учитывая то обстоятельство, что  $U_k^{(i)} = N_k^{(i)} U^{(i)}$  и  $N_1^{(i)2} + N_2^{(i)2} + N_3^{(i)2} = 1$ ,

где  $N_k^{(i)}$  - направляющие косинусы, характеризующие поляризацию волны, получаем формулу для определения  $N_k^{(j)}$ :

$$N_k^{(j)} = \frac{D_k^{(j)}}{\sqrt{D_1^{(j)2} + D_2^{(j)2} + D_3^{(j)2}}}. \quad (13)$$

Правильность определения направляющих косинусов для всей тройки волн можно контролировать условием

$$\vec{N}^{(1)} \cdot \vec{N}^{(2)} = \vec{N}^{(3)} \quad (14)$$

или ему эквивалентными условиями:

$$\vec{N}^{(2)} \cdot \vec{N}^{(3)} = \vec{N}^{(1)}, \quad (15)$$

$$\vec{N}^{(3)} \cdot \vec{N}^{(1)} = \vec{N}^{(2)}. \quad (16)$$

Для упрощения процедуры раскрытия тензорных сверток в (1) и (2) перейдем от тензорной формы их представления к матричной.

Учитывая свойство симметрии модулей упругости  $C_{ik} = C_{ki}$ , а также равенства выполняющиеся между отдельными компонентами  $C_{ik}$ , для кристалла тригональной системы[5]:  $C_{22}=C_{11}$ ,  $C_{55}=C_{44}$ ,  $C_{24}=C_{14}$ ,  $C_{56}=C_{14}$ ,  $C_{66} = \frac{1}{2} (C_{11} + C_{12})$ ,  $C_{23} = C_{13}$ , матрицу упругих модулей кристалла ниобат лития записываем в виде:

$$C_{ik} = \begin{pmatrix} C_{11} & C_{12} & C_{13} & C_{14} & 0 & 0 \\ C_{12} & C_{11} & C_{13} & -C_{14} & 0 & 0 \\ C_{13} & C_{13} & C_{33} & 0 & 0 & 0 \\ C_{14} & -C_{14} & 0 & C_{44} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & C_{44} & C_{14} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & C_{14} & \frac{1}{2}(C_{11} - C_{12}) \end{pmatrix} \quad (17)$$

В итоге имеется всего шесть независимых модулей упругости, значения которых [5] приведены в табл. 1.

Таблица 1

$C_{11}$	$C_{33}$	$C_{44}$	$C_{12}$	$C_{13}$	$C_{14}$
$2,02 \cdot 10^{11}$	$2,4 \cdot 10^{11}$	$0,607 \cdot 10^{11}$	$0,557 \cdot 10^{11}$	$0,69 \cdot 10^{11}$	$0,0749 \cdot 10^{11}$
$\frac{H}{M^2}$	$\frac{H}{M^2}$	$\frac{H}{M^2}$	$\frac{H}{M^2}$	$\frac{H}{M^2}$	$\frac{H}{M^2}$

Пьезоматрица имеет вид:

$$e_{j,\alpha} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & e_{1,5} & e_{1,6} \\ e_{2,1} & e_{2,2} & 0 & e_{2,4} & 0 & 0 \\ e_{3,1} & e_{3,2} & e_{3,3} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}. \quad (18)$$

Для кристаллов тригональной системы, класса  $3m$ , к которым относится кристалл ниобат лития, существует следующая связь между пьезомодулями в (18) [3, 4]:

$$e_{1,6} = -2e_{2,2}, \quad e_{2,1} = -e_{2,2} \quad \text{и} \quad e_{3,2} = e_{3,1}.$$

Таким образом, пьезоматрица (18) для кристалла ниобат лития имеет четыре независимых пьезомодуля, которые имеют следующие значения [5]:

$$e_{1,5} = 3,83 \frac{Кл}{M^2}; \quad e_{2,2} = 2,37 \frac{Кл}{M^2}; \quad e_{3,1} = 0,2 \frac{Кл}{M^2}; \quad e_{3,3} = 1,8 \frac{Кл}{M^2}.$$

Матрица диэлектрических модулей для кристалла ниобат лития имеет вид [3, 4]:

$$\varepsilon_{\beta} = \begin{bmatrix} \varepsilon_1 & 0 & 0 \\ 0 & \varepsilon_1 & 0 \\ 0 & 0 & \varepsilon_3 \end{bmatrix}. \quad (19)$$

В (19) элементы матрицы имеют значения [5]:  $\varepsilon_1 = 99,5$ ,  $\varepsilon_3 = 38,5$ .

Подставляя значения модулей матрицы упругости (17), пьезоматрицы (18) и матрицы диэлектрических модулей (19) кристалла ниобат лития в (9) и раскрывая стандартным образом тензорные свертки, получаем значения модулей в дисперсионном уравнении (10) для объемных акустических волн, распространяющихся в кристалле ниобат лития. При этом выражения  $Q_{ik}$  принимают следующий вид:

$$\begin{aligned} Q_{11} &= \frac{n_1^2 C_{11} + n_3^2 C_{44} + 4n_2 n_3 C_{14} + 2n_2^2 (C_{11} - C_{12})}{\rho} + \frac{n_1^2 [n_3 (e_{1,5} + e_{3,1}) - 3n_2 e_{2,2}]^2}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \\ Q_{12} &= \frac{n_1 (n_2 C_{12} + n_3 C_{14})}{\rho} + \frac{n_1 n_2 [n_3 (e_{1,5} + e_{3,1}) - 3n_2 e_{2,2}] [n_1 e_{2,2} + n_3 (e_{1,5} + e_{3,1})]}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \\ Q_{13} &= \frac{n_1 n_3 C_{13}}{\rho} + \frac{n_1 n_3^2 e_{3,3} [n_3 (e_{1,5} + e_{3,1}) - 3n_2 e_{2,2}]}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \\ Q_{22} &= \frac{n_2^2 C_{11} + n_3^2 C_{44} - 2n_2 n_3 C_{14}}{\rho} + \frac{n_2^2 [n_1 e_{2,2} + n_3 (e_{1,5} + e_{3,1})]^2}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \\ Q_{33} &= \frac{n_3^2 C_{33}}{\rho} + \frac{n_3^4 e_{3,3}^2}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \\ Q_{23} &= \frac{n_2 n_3 C_{13}}{\rho} + \frac{n_2 n_3^2 e_{3,3} [n_1 e_{2,2} + n_3 (e_{1,5} + e_{3,1})]}{\rho [\varepsilon_1 (n_1^2 + n_2^2) + \varepsilon_3 n_3^2]}; \end{aligned} \quad (20)$$

где обозначено:  $\rho = 4,8 \cdot 10^3 \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$  - плотность кристалла;  $n_1, n_2, n_3$  - проекции волнового вектора в выбранной системе координат.

Задаваясь направлением распространения объемных акустических волн в кристалле ниобат лития, т.е. значениями проекций  $(n_1, n_2, n_3)$  волнового вектора  $n$  в выражениях (20), находим из решения дисперсионного уравнения (10) фазовые скорости волн, которые распространяются в кристалле в этом направлении. Для волн, распространяющихся вдоль оси  $z$  (кристаллографическая ось 3-го порядка симметрии), полагаем  $n_1 = n_2 = 0, n_3 = 1$ . Решение уравнения (10) дает нам следующие значения скоростей:

$$V_1 = 3593,7 \frac{\text{м}}{\text{с}}; V_2 = 3593,7 \frac{\text{м}}{\text{с}}; V_3 = 7145,9 \frac{\text{м}}{\text{с}}.$$

Первые две волны *поперечные* (сдвиговые) распространяются в любых взаимно ортогональных направлениях, перпендикулярных оси  $z$ .

Третья волна *продольная*, вектор ее поляризации направлен вдоль оси  $z$ , а направляющие косинусы  $N_k^{(3)}$  имеют следующие значения:

$$N_1^{(3)} = N_2^{(3)} = 0, N_3^{(3)} = 1.$$

Для волн, распространяющихся в любом другом направлении в кристалле, отличном от оси  $z$ , для определения волнового вектора  $n$ , необходимо проводить преобразование системы координат. При этом связь между направлениями волнового вектора в двух ортогональных системах координат задается табл. 2 [3, 4]:

Таблица 2

	$n_1$	$n_2$	$n_3$
$n_1'$	$\alpha_{11}$	$\alpha_{12}$	$\alpha_{13}$
$n_2'$	$\alpha_{21}$	$\alpha_{22}$	$\alpha_{23}$
$n_3'$	$\alpha_{31}$	$\alpha_{32}$	$\alpha_{33}$

В табл. 2 обозначено  $n_1', n_2', n_3'$  – проекции волнового вектора, на координатные оси системы координат  $x_1', x_2', x_3'$ , к которой мы переходим от системы координат  $x_1, x_2, x_3$  с проекциями волнового вектора  $n_1, n_2, n_3$ . Откуда имеем:

$$\begin{aligned} n_1' &= n_1\alpha_{11} + n_2\alpha_{12} + n_3\alpha_{13}, \\ n_2' &= n_1\alpha_{21} + n_2\alpha_{22} + n_3\alpha_{23}, \\ n_3' &= n_1\alpha_{31} + n_2\alpha_{32} + n_3\alpha_{33}. \end{aligned} \quad (21)$$

Наиболее простой вид элементы  $\alpha_{ij}$  приобретают в том случае, когда поворот от одной ортогональной системы координат к другой происходит вокруг оси  $z$  (оси симметрии 3-го порядка) путем поворота на угол  $\theta$ , отсчитываемый от оси  $Ox_1$  в сторону оси  $Ox_2$ . В этом случае матрица элементов  $(\alpha_{ij})$  имеет вид:

$$\begin{pmatrix} \alpha_{11} & \alpha_{12} & \alpha_{13} \\ \alpha_{21} & \alpha_{22} & \alpha_{23} \\ \alpha_{31} & \alpha_{32} & \alpha_{33} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \theta & \sin \theta & 0 \\ -\sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}. \quad (22)$$

Определим направление волнового вектора для волны, распространяющейся вдоль кристаллографической оси  $y$ . В ортогональной системе координат  $(x_1, x_2, x_3)$ , связанной с кристаллографическими осями, направим ось  $x_2$  вдоль  $y$ . В этом случае имеем  $n_1=0, n_2=1, n_3=0$ . Ортогональная система отсчета, в которой необходимо решать дисперсионное уравнение (10), получается путем поворота системы координат  $(x_1, x_2, x_3)$  вокруг оси  $x_3$  на угол  $\theta=2\pi-30^\circ$  в направлении от оси  $x_1$  к оси  $x_2$ . При этом из (21) с учетом (22) получаем  $n_1'=0,866, n_2'=+0,5, n_3'=0$ .

Результаты решения дисперсионного уравнения (10) для данных волн приведены в табл. 3.

Таблица 3

Номер решения	Скорость волны м/с	$N_1^{(j)}$	$N_2^{(j)}$	$N_3^{(j)}$	
1	$V_1 = 3581,9$	0,04572	0,02637	-0,9986	$\vec{N}^{(2)} \times \vec{N}^{(3)} = \vec{i}0,0458 + \vec{j}0,02638 - \vec{k}0,9986$
2	$V_2 = 6562,1$	-0,5	0,866	-0,000022	$\vec{N}^{(3)} \times \vec{N}^{(1)} = -\vec{i}0,49999 + \vec{j}0,8659 - \vec{k}0,0000209$
3	$V = 3945,015$	0,8648	0,4993	0,05279	$\vec{N}^{(1)} \times \vec{N}^{(2)} = \vec{i}0,86478 + \vec{j}0,4993 + \vec{k}0,05311$

Кроме значений скоростей волн, распространяющихся в избранном направлении в кристалле, в табл. 3 приведены значения направляющих косинусов  $N_k^{(j)}$ , определяющих поляризацию каждой волны номера  $(j)$ , и выполнена проверка правильности определения век-

торов  $\vec{N}^{(j)}$ , а значит и решения дисперсионного уравнения. Результаты проверки приведены в шестом столбце таблицы. Как видно из таблицы, волны, распространяющиеся в кристалле в данном направлении, не являются чисто поперечными или чисто продольными. Их можно характеризовать как квази-поперечные или квази-продольные. Преимущественным направлением поляризации считается то направление, значение направляющего косинуса для которого максимально. Так, первая волна квази-поперечная и поляризована вдоль оси  $z$ , вторая – квази-продольная и поляризована вдоль оси  $y$ , третья – квази-поперечная и поляризована вдоль оси  $x$ .

#### Библиографический список

1. Гуляев, Ю.В. Резонаторы и фильтры сверхвысоких частот на объемных акустических волнах: современное состояние, тенденции развития / Ю.В. Гуляев, Г.Д. Мансфельд // Радиотехника, 2003. № 8. С. 42–54.
2. Каринский, С.С. Полупроводниковые преобразователи и их применение / С.С. Каринский. – М.: Наука, 1973.
3. Сиротин, Ю.И. Основы кристаллофизики / Ю.И. Сиротин, М.П. Шаскольская. – М.: Наука, 1979. – 639 с.
4. Балакирев, М.К. Волны в пьезокристаллах / М.К. Балакирев, И.А. Гишинский. – Новосибирск: Наука, 1982. – 239 с.
5. Акустические кристаллы: справочник / А.А. Блистанов [и др.]; под ред. М.П. Шаскольской. – М.: Наука, 1982. – 632 с.

Дата поступления  
в редакцию 03.12.2013

A.V. Danilov, A.A. Radionov

#### CALCULATION OF BULK ACOUSTIC WAVES PROPAGATING IN THE CRYSTAL LiNbO<sub>3</sub>

Nizhny Novgorod state technical university n.a. R.E. Alexeev

**Purpose:** In this work was researched dispersion characteristics of bulk waves in monocrystal LiNbO<sub>3</sub>.

**Design\methodology\approach:** Derivation of the dispersion equation for bulk waves produced using equations piezoacoustics.

**Finding:** To find the velocity of bulk waves in piezocrystal determined eigenvalue Kristofell acoustic tensor.

**Reseach limitations\implications:** Was proved, that three waves are able to propagate in the direction of axis of symmetry: one longitudinal and two transverse. At random direction propagate quasi-longitudinal and quasi-transverse waves.

**Originality\value:** Conclusions able to be used during create acoustoelectronic devices, such as filters, resonators, delay lines.

*Key words:* bulk acoustic wave, cristal LiNbO<sub>3</sub>, equation dispersion.