

УДК 539.3

Д. К. Гаспарян, К. Б. Казарян

Связанные волны в электро-магнито-упругой
пьезоактивной среде

(Представлено чл.-кор. НАН РА А.С.Аветисяном 4/ХІІ 2013)

Ключевые слова: *электро-магнито-упругая пьезоактивная среда, пьезоэлектрик, пьезомагнетик, связанные волны.*

Работа посвящена вопросу распространения связанных волн в электро-магнито-упругой пьезоактивной среде (ЭМУП). Первые результаты относительно магнито-электро-пьезоэффекта были приведены в работе [1]. В ЭМУП материале одновременно проявляются пьезоэлектрические и пьезомагнитные эффекты, этот материал имеет способность взаимно трансформировать энергию магнетизма, упругости или электричества и обладает новым электро-магнито-упругим эффектом, который не существует в однофазных пьезоэлектрических или пьезомагнитных материалах. В природе ЭМУП материалы встречаются редко, и эффекты, возникающие в них, очень слабы. Однако в искусственных композитных материалах электро-магнито-упругие эффекты ярко выражены, что делает их востребованными в технологических применениях. Впервые электро-магнито-упругий материал был получен путем комбинирования пьезоэлектрика $BaTiO_3$ и пьезомагнетика $CoFe_2O_4$ в одном искусственном материале [2]. Обзор исследований, касающихся ЭМУП материалов, приводится в работах [3, 4]. Новый метод синтезирования искусственного кристалла, обладающего сильным электро-магнито-упругим взаимодействием, изложен в [5].

Исследования, связанные с проблемами распространения объемных и поверхностных волн в этих материалах, опубликованы в [6-13]. В квазистатическом приближении были исследованы: интерфейсные поверхностные волны на границе различных сред, волны Гуляева –Блюстейна в однородном и неоднородном полупространстве гексагональной симметрии, поверхностные волны типа Рэля в средах кубической симметрии, волны Лява в слоистых средах, волны Лемба в пластине. Задачи изгиба

упругой и термоупругой пластин, изготовленных из ЭМУП материалов, рассмотрены в [14, 15].

Все вышеприведенные задачи решались в квазистатической постановке, когда в уравнениях электродинамики Максвелла пренебрегаются производные по времени. Данная постановка с большой точностью описывает эффекты влияния электромагнитного поля на характеристики упругих полей, однако она не может в полной мере определять взаимосвязанный волновой процесс в ЭМУП. В частности, квазистатический подход не позволяет исследовать вопросы отражения и преломления электромагнитных волн [16], эффекты связанности электромагнитного и упругих полей, приводящих к поляритонному взаимодействию (внутреннему резонансу), как это имеет место в пьезоэлектриках с периодической структурой [17].

В отсутствие массовых сил, электрических зарядов и электрического тока уравнения состояния, уравнения равновесия и полная система уравнений электродинамики Максвелла в ЭМУП среде запишутся так [4]:

$$\begin{aligned} \mathbf{D} &= \boldsymbol{\varepsilon} \cdot \mathbf{E} + \mathbf{g} \cdot \mathbf{H} + \mathbf{e} : \mathbf{S}, & \mathbf{B} &= \boldsymbol{\mu} \cdot \mathbf{H} + \mathbf{g} \cdot \mathbf{E} + \mathbf{d} : \mathbf{S}; \\ \boldsymbol{\sigma} &= \mathbf{c} : \mathbf{S} - \mathbf{e} \cdot \mathbf{E} - \mathbf{d} \cdot \mathbf{H} = 0, \end{aligned} \quad (1)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \boldsymbol{\sigma} = \rho \frac{\partial^2 \mathbf{U}}{\partial t^2}; \vec{\nabla} \times \mathbf{H} = \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t}; \quad \vec{\nabla} \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}; \quad \vec{\nabla} \cdot \mathbf{B} = 0; \vec{\nabla} \cdot \mathbf{D} = 0.$$

Здесь необходимо отметить, что в случае пьезоэлектрической среды имеем $\mathbf{d} = 0; \mathbf{g} = 0$, а в случае пьезомагнитной среды $\mathbf{e} = 0; \mathbf{g} = 0$.

Волновой процесс в ЭМУП рассмотрим для трансверсально изотропной среды гексогональной симметрии, когда плоскость (x, y) является плоскостью симметрии, а ось z совпадает с направлением кристаллографической оси [15].

Уравнения состояния этой среды имеют вид:

$$\begin{aligned} B_x &= d_{15}(\partial_z U_x + \partial_x U_z) + g_{11} E_x + \mu_{11} H_x; \\ B_y &= d_{15}(\partial_z U_y + \partial_y U_z) + g_{11} E_y + \mu_{11} H_y; \\ B_z &= d_{31}(\partial_x U_x + \partial_y U_y) + d_{33} \partial_z U_z + g_{33} E_z + \mu_{33} H_z; \\ D_x &= e_{15}(\partial_z U_x + \partial_x U_z) + \varepsilon_{11} E_x + g_{11} H_x; \\ D_y &= e_{15}(\partial_z U_y + \partial_y U_z) + \varepsilon_{11} E_y + g_{11} H_y; \\ D_z &= e_{31}(\partial_x U_x + \partial_y U_y) + e_{33} \partial_z U_z + \varepsilon_{33} E_z + g_{33} H_z; \\ \sigma_{yz} &= c_{44}(\partial_z U_y + \partial_y U_z) - e_{15} E_y - d_{15} H_y; \\ \sigma_{xz} &= c_{44}(\partial_z U_x + \partial_x U_z) - e_{15} E_x - d_{15} H_x; \\ \sigma_{xy} &= \frac{(c_{11} - c_{12})}{2} (\partial_y U_x + \partial_x U_y); \\ \sigma_{xx} &= c_{11} \partial_x U_x + c_{12} \partial_y U_y + c_{13} \partial_z U_z - e_{31} E_z - d_{31} H_z; \\ \sigma_{yy} &= c_{12} \partial_x U_x + c_{11} \partial_y U_y + c_{13} \partial_z U_z - e_{31} E_z - d_{31} H_z; \\ \sigma_{zz} &= c_{13} \partial_x U_x + c_{13} \partial_y U_y + c_{33} \partial_z U_z - e_{31} E_z - d_{31} H_z; \end{aligned} \quad (2)$$

$$(\partial_z \equiv \partial/\partial z, \partial_x \equiv \partial/\partial x, \partial_y \equiv \partial/\partial y).$$

В (1,2) $\sigma_{xx}, \sigma_{xy}, \sigma_{xz}, \sigma_{yx}, \sigma_{yz}, \sigma_{zy}$ есть компоненты тензора напряжений $\boldsymbol{\sigma}$ второго ранга, U_x, U_y, U_z – компоненты вектора упругого перемещения \mathbf{U} , B_x, B_y, B_z – компоненты вектора магнитной индукции \mathbf{B} , D_x, D_y, D_z – компоненты вектора электрической индукции \mathbf{D} , H_x, H_y, H_z – компоненты вектора магнитного поля \mathbf{H} , E_x, E_y, E_z – компоненты вектора электрического поля \mathbf{E} , \mathbf{c} – тензор упругости четвертого ранга, $c_{11}, c_{12}, c_{13}, c_{33}, c_{44}$ – модули упругости, $\mathbf{S} = 0.5 \left(\vec{\nabla} \cdot \mathbf{U} + \left(\vec{\nabla} \cdot \mathbf{U} \right)^T \right)$ – тензор деформации второго ранга, $\boldsymbol{\mu}$ – тензор магнитной проницаемости второго ранга, μ_{11}, μ_{33} – коэффициенты магнитной проницаемости, $\boldsymbol{\varepsilon}$ – тензор электрической проницаемости второго ранга $\varepsilon_{11}, \varepsilon_{33}$ – коэффициенты электрической проницаемости, \mathbf{e} – тензор пьезоэлектрических модулей третьего ранга, e_{31}, e_{15}, e_{33} – коэффициенты пьезоэлектрических модулей, \mathbf{d} – тензор пьезомагнитных модулей третьего ранга, d_{31}, d_{15}, d_{33} – коэффициенты пьезомагнитных модулей, \mathbf{g} – тензор обменных электромагнитных модулей третьего ранга, g_{11}, g_{33} – электромагнитные обменные модули, соответственно, $\vec{\nabla}$ – набла вектор, ρ – плотность среды, знак (\cdot) соответствует операции свертки тензоров, знак $(:)$ соответствует операции двойной свертки тензоров, знак (\times) соответствует операции векторного произведения векторов.

Подставив соотношения (1) в уравнения (2), приходим к системе трехмерных уравнений относительно функций $U_x, U_y, U_z, H_x, H_y, H_z, E_x, E_y, E_z$.

Рассмотрим сначала вопрос распространения электромагнитных волн в недеформированной среде в формальном предположении $\mathbf{U} = 0$. Представим решения в виде монохроматических волн

$$\mathbf{H} = \tilde{\mathbf{H}} \exp[i(k_x x + k_y y + rz - \omega t)]; \quad \mathbf{E} = \tilde{\mathbf{E}} \exp[i(k_x x + k_y y + rz - \omega t)],$$

где k_x, k_y, r – волновые числа, ω – частота электромагнитных волн, мы приходим к следующей однородной системе уравнений:

$$\begin{pmatrix} \omega \varepsilon_{11} & 0 & 0 & g_{11} \beta & -r & k_y \\ 0 & -\omega \varepsilon_{11} & 0 & -r & -g_{11} \beta & k_x \\ 0 & 0 & \omega \varepsilon_{33} & -k_y & k_x & g_{33} \omega \\ -g_{11} \omega & -r & k_y & -\omega \mu_{11} & 0 & 0 \\ -r & g_{11} \omega & k_x & 0 & \omega \mu_{11} & 0 \\ -k_y & k_x & -g_{33} \omega & 0 & 0 & -\omega \mu_{33} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{E}_x \\ \tilde{E}_y \\ \tilde{E}_z \\ \tilde{H}_x \\ \tilde{H}_y \\ \tilde{H}_z \end{pmatrix} = 0. \quad (3)$$

Приравняв определитель системы (3) к нулю, получим следующее дисперсионное уравнение:

$$j_1^2 j_3 \omega^4 - j_1 \omega^2 (2j_3 r^2 + p^2 j_{13}) + j_1 p^4 + r^2 (j_3 r^2 + p^2 j_{13}) = 0, \quad (4)$$

где

$$p = \sqrt{k_x^2 + k_y^2},$$

$$j_1 = \varepsilon_{11}\mu_{11} - g_{11}^2, \quad j_3 = \varepsilon_{33}\mu_{33} - g_{33}^2,$$

$$j_{13} = \varepsilon_{33}\mu_{11} + \varepsilon_{11}\mu_{33} - 2g_{11}g_{33}.$$

Из (4) найдем частоты электромагнитных волн

$$\omega_1^2 = \frac{p^2 \left(j_{13} - \sqrt{j_{13}^2 - 4j_1j_3} \right) + 2j_3r^2}{2j_1j_3}; \quad \omega_2^2 = \frac{p^2 \left(j_{13} + \sqrt{j_{13}^2 - 4j_1j_3} \right) + 2j_3r^2}{2j_1j_3}. \quad (5)$$

Для любых значений p и r $\omega_{1,2}^2$ должно быть положительным. Это обстоятельство накладывает следующие ограничения на материальные постоянные материала:

$$j_1 > 0; \quad j_3 > 0; \quad j_{13}^2 > 4j_1j_3. \quad (6)$$

Отметим также, что первые два условия (6) были получены в [4] из энергетических соотношений.

При $\mathbf{g} = 0$ имеем

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{p^2}{\varepsilon_{11}\mu_{33}} + \frac{r^2}{\varepsilon_{11}\mu_{33}}}; \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{p^2}{\varepsilon_{33}\mu_{11}} + \frac{r^2}{\varepsilon_{11}\mu_{11}}}. \quad (7)$$

Рассмотрим теперь вопрос распространения связанных электромагнито-упругих волн в плоскости (x, y) . Представив перемещения U_x, U_y посредством потенциалов $\varphi(x, y, t)$, $\psi(x, y, t)$

$$U_x = \partial_x \varphi - \partial_y \psi; \quad U_y = \partial_y \varphi + \partial_x \psi, \quad (8)$$

подставив соотношения (1) в уравнения (2), двумерные уравнения, описывающие волновой процесс, после некоторых преобразований запишем как

$$\hat{L}_t \psi = 0; \quad (9)$$

$$c_{11} \hat{L}_e \varphi = e_{31} E_z + d_{31} H_z;$$

$$\varepsilon_{11} \hat{L}_e E_z + \hat{L}_g H_z = j_1 e_{31} \frac{\partial^2 (\Delta \varphi)}{\partial t^2}; \quad (10)$$

$$\hat{L}_g E_z + \mu_{11} \hat{L}_\mu H_z = j_1 d_{31} \frac{\partial^2 (\Delta \varphi)}{\partial t^2};$$

$$c_{44} \left(1 + \frac{r_\varepsilon^2 + r_\mu^2 - 2r_\varepsilon r_\mu \gamma}{1 - \gamma^2} \right) \Delta U_z = \rho \frac{\partial^2 U_z}{\partial t^2}; \quad (11)$$

$$j_1 \frac{\partial \mathbf{E}_0}{\partial t} = - (e_{15} \mu_{11} - d_{15} g_{11}) \vec{\nabla} \left(\frac{\partial U_z}{\partial t} \right) + \vec{\nabla} \times [\mathbf{i}_z (g_{11} E_z + \mu_{11} H_z)]; \quad (12)$$

$$j_1 \frac{\partial \mathbf{H}_0}{\partial t} = - (d_{15} \varepsilon_{11} - e_{15} g_{11}) \vec{\nabla} \left(\frac{\partial U_z}{\partial t} \right) - \vec{\nabla} \times [\mathbf{i}_z (\varepsilon_{11} E_z + g_{11} H_z)].$$

Здесь $\mathbf{E}_0 = (E_x, E_y)$; $\mathbf{H}_0 = (H_x, H_y)$, \mathbf{i}_z – орт вектор оси z , r_ε^2 есть безразмерный коэффициент электромеханической связи, r_μ^2 – безразмерный коэффициент магнитомеханической связи, γ ($\gamma < 1$) – безразмерный коэффициент обменной связи

$$r_\varepsilon^2 = e_{15}^2 / (\varepsilon_{11} c_{44}); r_\mu^2 = d_{15}^2 / (\mu_{11} c_{44}); \gamma = g_{11} / \sqrt{\varepsilon_{11} \mu_{11}},$$

а операторы $\hat{L}_\varepsilon, \hat{L}_\mu, \hat{L}_g, \hat{L}_e, \hat{L}_t$ имеют вид

$$\begin{aligned} \hat{L}_\varepsilon &\equiv \Delta - \frac{j_1 \varepsilon_{33}}{\varepsilon_{11}} \frac{\partial^2}{\partial t^2}; \hat{L}_\mu &\equiv \Delta - \frac{j_1 \mu_{33}}{\mu_{11}} \frac{\partial^2}{\partial t^2}; & \hat{L}_g &\equiv g_{11} \Delta - j_1 g_{33} \frac{\partial^2}{\partial t^2}; \\ \hat{L}_e &\equiv \Delta - \frac{\rho}{c_{11}} \frac{\partial^2}{\partial t^2}; \hat{L}_t &\equiv \Delta - \frac{2\rho}{(c_{11} - c_{12})} \frac{\partial^2}{\partial t^2}; & \Delta &\equiv \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}. \end{aligned}$$

Из анализа уравнений (9-12) следует, что в отличие от пьезоэлектрической среды [17], для ЭМУП среды не имеет места разделение уравнений плоской деформации и антиплоской деформации.

Раздельные уравнения плоской и антиплоской деформаций для пьезоэлектрической среды можно получить из уравнений (9-12) при

$$d_{31} = d_{15} = 0; g_{11} = g_{33} = 0:$$

а) плоская деформация

$$\begin{aligned} \hat{L}_t \psi &= 0; c_{11} \hat{L}_e \varphi = e_{31} E_z; \\ \varepsilon_{11} \hat{L}_\varepsilon E_z &= j_1 e_{31} \frac{\partial^2 (\Delta \varphi)}{\partial t^2}; \quad j_1 \frac{\partial \mathbf{H}_0}{\partial t} = -\vec{\nabla} \times (\varepsilon_{11} E_z \mathbf{i}_z); \end{aligned} \quad (13)$$

б) антиплоская деформация

$$\begin{aligned} c_{44} (1 + r_\varepsilon^2) \Delta U_z &= \rho \frac{\partial^2 U_z}{\partial t^2}; \hat{L}_\mu H_z = 0; \\ j_1 \frac{\partial \mathbf{E}_0}{\partial t} &= -e_{15} \mu_{11} \vec{\nabla} \left(\frac{\partial U_z}{\partial t} \right) + \vec{\nabla} \times (\mu_{11} H_z \mathbf{i}_z). \end{aligned} \quad (14)$$

Раздельные уравнения для пьезомагнитной среды при $e_{31} = e_{15} = 0$; $g_{11} = g_{33} = 0$ имеют вид:

а) плоская деформация

$$\begin{aligned} j_1 \frac{\partial \mathbf{E}_0}{\partial t} &= \vec{\nabla} \times (\mu_{11} H_z \mathbf{i}_z); \\ \hat{L}_t \psi &= 0; c_{11} \hat{L}_e \varphi = d_{31} H_z; \\ \mu_{11} \hat{L}_\mu H_z &= j_1 d_{31} \frac{\partial^2 (\Delta \varphi)}{\partial t^2}; \end{aligned} \quad (15)$$

б) антиплоская деформация

$$\begin{aligned} c_{44} (1 + r_\mu^2) \Delta U_z &= \rho \frac{\partial^2 U_z}{\partial t^2}; \hat{L}_\varepsilon E_z = 0; \\ j_1 \frac{\partial \mathbf{H}_0}{\partial t} &= -d_{15} \varepsilon_{11} \vec{\nabla} \left(\frac{\partial U_z}{\partial t} \right) - \vec{\nabla} \times (\varepsilon_{11} E_z \mathbf{i}_z). \end{aligned} \quad (16)$$

Отметим, что для пьезоэлектрической среды разделение плоского и антиплоского состояний в рамках полной системы уравнений Максвелла имеет место также и в краевых задачах, а именно, разделяются как уравнения, так и граничные (контактные) условия [16, 17].

В квазистатической постановке в рамках уравнений электро-магнитостатики [13]

$$\vec{\nabla} \times \mathbf{H} = 0; \quad \vec{\nabla} \times \mathbf{E} = 0; \quad \vec{\nabla} \cdot \mathbf{B} = 0; \quad \vec{\nabla} \cdot \mathbf{D} = 0 \quad (17)$$

имеем следующие уравнения, описывающие плоское и антиплоское состояния:

$$\begin{aligned} \hat{L}_4 \psi &= 0; & c_{11} \hat{L}_e \phi &= 0; \\ H_z &= 0; & E_z &= 0; \end{aligned} \quad (18)$$

$$\begin{aligned} g_{11} \vec{\nabla} \cdot \mathbf{H}_0 + \varepsilon_{11} \vec{\nabla} \cdot \mathbf{E}_0 &= -e_{15} \Delta U_z; \\ \mu_{11} \vec{\nabla} \cdot \mathbf{H}_0 + g_{11} \vec{\nabla} \cdot \mathbf{E}_0 &= -d_{15} \Delta U_z. \end{aligned} \quad (19)$$

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_0 &= -\vec{\nabla} f; \quad \mathbf{E}_0 = -\vec{\nabla} \phi; \\ c_{44} \left(1 + \frac{r_\varepsilon^2 + r_\mu^2 - 2r_\varepsilon r_\mu \gamma}{1 - \gamma^2} \right) \Delta U_z &= \rho \frac{\partial^2 U_z}{\partial t^2}. \end{aligned} \quad (20)$$

Отметим, что в квазистатической постановке в плоском состоянии электромагнитный эффект отсутствует.

Для волн в безграничной среде, представляя в (9-12) решения в виде

$$\mathbf{H} = \mathbf{H}_0 \exp[i(k_x x + k_y y - \omega t)], \quad \mathbf{E} = \mathbf{E}_0 \exp[i(k_x x + k_y y - \omega t)],$$

$$\mathbf{U} = \mathbf{U}_0 \exp[i(k_x x + k_y y - \omega t)],$$

придем к следующим соотношениям для фазовых скоростей $a = \omega/p$ связанных волн:

$$\begin{aligned} a_v &= \sqrt{(c_{11} - c_{12})/2\rho}; \\ a_t &= p \sqrt{c_{44} (1 + r_\varepsilon^2 + r_\mu^2 - 2r_\varepsilon r_\mu \gamma) \rho^{-1} (1 - \gamma^2)^{-1}}; \end{aligned} \quad (21)$$

$$\begin{aligned} 1 - \frac{j_1 j_3 a^6}{a_l^2} - \frac{a^2}{a_l^2} \left[1 + a_l^2 j_{13} + a_l^2 \varepsilon_{11} \mu_{11} (f_\varepsilon^2 + f_\mu^2 - 2\gamma f_\varepsilon f_\mu) \right] + \\ + \frac{a^4}{a_l^2} \left[j_{13} + a_l^2 j_3 j_1 + a_l^2 \varepsilon_{33} \mu_{33} j_1 (s_\varepsilon^2 + s_\mu^2 - 2\vartheta s_\varepsilon s_\mu) \right] = 0. \end{aligned} \quad (22)$$

Здесь

$$\begin{aligned} a_l &= \sqrt{c_{11}/\rho}, \quad f_\varepsilon = e_{31}^2 / (\varepsilon_{11} c_{11}), \quad f_\mu = d_{15}^2 / (\mu_{11} c_{11}), \\ s_\varepsilon &= e_{31}^2 / (\varepsilon_{33} c_{11}), \quad s_\mu = d_{31}^2 / (\mu_{33} c_{11}); \quad \vartheta_3 = g_{33} / \sqrt{\varepsilon_{33} \mu_{33}}. \end{aligned}$$

В (22) a_v есть скорость чисто упругой поперечной SV-волны, a_t – скорость упругой поперечной SH-волны, для которой электромагнитный эффект может привести к существенному увеличению ее скорости [2, 3]. Уравнение (22) имеет три решения, соответствующие двум быстрым квазиэлектромагнитным волнам, и имеющие различные скорости и одной медленной квазиупругой продольной P-волне. Для пьезоэлектрической [18] или пьезомагнитной среды уравнение (22) распадается на уравнения, соответственно, имеющие в качестве решения одну чисто электромагнитную волну, и решения, соответствующие квазиупругой волне продольной P-волны и квазиэлектромагнитной волне:

$$\left[a_l^2 r_{3\mu}^2 a^2 - (a_l^2 - a^2) \left(\frac{1}{\varepsilon_{11} \mu_{33}} - a^2 \right) \right] \left(\frac{1}{\varepsilon_{33} \mu_{11}} - a^2 \right) = 0; \quad (23)$$

$$\left[a_l^2 r_{3\varepsilon}^2 a^2 - (a_l^2 - a^2) \left(\frac{1}{\varepsilon_{33} \mu_{11}} - a^2 \right) \right] \left(\frac{1}{\varepsilon_{11} \mu_{33}} - a^2 \right) = 0. \quad (24)$$

Несмотря на связанный характер системы уравнений в (9-12) эту систему уравнений можно решить последовательно решая: уравнение (9) относительно функции $\psi(x, y, t)$, связанную систему (10) относительно функций $\varphi(x, y, t), E_z(x, y, t), H_z(x, y, t)$, уравнение (11) относительно функции $U_z(x, y, t)$. Используя решение этих уравнений, из системы (12) можно определить остальные функции

$$E_x(x, y, t), E_y(x, y, t), H_x(x, y, t), E_y(x, y, t).$$

Заключение. На основе динамического подхода в рамках полной системы уравнений электродинамики Максвелла получены двумерные связанные уравнения распространения электро-магнито-упругих волн в электро-магнито-упругой пьезоактивной среде гексагональной симметрии, позволяющие решение нового класса задач, в частности, задач распространения и внутреннего резонанса электро-магнито-упругих волн в периодических структурах. Установлено, что в отличие от квазистатического подхода динамический подход не допускает разделения уравнений плоской и антиплоской деформаций.

Институт механики НАН РА

Д. К. Гаспарян, К. Б. Казарян

Связанные волны в электро-магнито-упругой пьезоактивной среде

В рамках полной системы уравнений электродинамики и уравнений теории упругости получены двумерные уравнения, описывающие связанный волновой процесс в электро-магнито-упругой пьезоактивной среде гексагональной симметрии.

Դ. Կ. Գասպարյան, Կ. Բ. Ղազարյան

Մագնիսական ալիքները էլեկտրա-մագնիսա-առաձգական պիեզոակտիվ միջավայրում

Էլեկտրոդինամիկայի հավասարումների լրիվ համակարգի և առաձգականության տեսության հավասարումների հիման վրա դուրս են բերվել երկչափ հավասարումներ, որոնք նկարագրում են ալիքային գործընթացները էլեկտրա-մագնիսա-առաձգական հերթագոնալ համաչափությամբ պիեզոակտիվ միջավայրում:

D. K. Gasparyan, K. B. Ghazaryan

Coupled Waves in Piezoactive Electro-Magneto-Elastic Medium

Based on complete system of electrodynamics equations and the theory of elasticity equations, the two-dimensional equations describing the coupled wave process in piezoactive electro-magneto-elastic medium of hexagonal symmetry are received.

Литература

1. *Suchtelen Van J.* - Philips Research Reports, 1972. V. 27. P. 28-37.
2. *Boomgaard J. Van Den, Run A.M.J.G. Van, Suchtelen J. Van* – Ferroelectrics. 1976. V. 14. P. 727-728.
3. *Eerenstein W., Mathur N. D., Scott J. F.* - Nature. 2006. V. 442. P. 759-765.
4. *Nan C. W., Bichurin M.I., Dong S.X., Viehland D., Srinivasan G.* - Journal of Applied Physics. 2008. V. 103. P.0131101/1-34.
5. *Srinivas A., Raja M.M., SivaprahasamD., Saravanan P.* - Processing and Application of Ceramics. 7. 1.(2013). P. 29–35.
6. *Zakharenko A. A.* - Waves in Random and Complex Media. 2013. V. 23. N 4. P. 373-382.
7. *Peng Li, Feng Jin, Zhenghua Qian* - European J. Mech. A/Solids. 2013. V. 37. P.17-23.
8. *Piliposyan D.,* - Multidiscipline Modeling in Materials and Structures. 2012. V. 8. Iss: 3. P. 417 – 426.
9. *Zakharenko A. A.* - Open Journal of Acoustics. 2012. N 2. P.104-114.
10. *Feng W. J., Pan E., Wang X., Jin J.* - Acta Mech. 2009. V. 202. P. 127-134.
11. *Du J.K., Jin X.Y., Wang J.* - Science in China. Series G , Physics Mechanics & Astronomy. 2008. V. 51. P. 617-631.
12. *X. Wu, Y. Shen, Q. Sun.,* Applied Acoustics. 68(2007). P.1224-1240.
13. *Melkumyan A.* - International Journal of Solids and Structures. 2007. V. 44. P. 3594-3599.
14. *Kondaiah P., Shankar K., Ganesan N.* - Coupled Systems Mechanics. 2013. V. 2. N 1. P.1-22.
15. *Mei-Feng Liu* - Applied Mathematical Modelling. 2011. V. 35. P. 2443–2461
16. *Белубекян М. В.* В кн.:Проблемы динамики взаимодействия деформируемых сред. Ереван. Изд. «Гитутюн» НАН РА. 2008. С. 125-130.
17. *Piliposyan D. G., Ghazaryan K. B., Piliposian G. T.* - Ultrasonics. 2014. V. 54. N 2. P. 644–654
18. *Auld B. A.* Acoustic Fields and Waves in Solids. V. 1. 1973. Wiley. N. Y. 423 p.