

Член-кореспондент НАН України М. О. Шульга

Про структуру рівнянь електропружності*A new system of linear hyperbolic-type equations of electroelasticity is offered.*

Для дослідження загальних властивостей лінійних рівнянь в частинних похідних важливе значення має їх класифікація [3, 4]. Це питання для систем рівнянь не завжди просто розв'язується. Якщо система рівнянь коливань механічного деформування твердого тіла, як і система рівнянь Максвелла для речовини, є системою гіперболічного типу, то система зв'язаних електромеханічних коливань п'єзоелектричних тіл [2, 6] вироджується і не належить до гіперболічного типу. Аналізу цього питання присвячена дана робота.

Загальноприйнята система рівнянь електропружності складається [2, 6, 7 та ін.] з механічних рівнянь коливань суцільного середовища

$$\rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2} = \frac{\partial \sigma_{k1}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{k2}}{\partial x_2} + \frac{\partial \sigma_{k3}}{\partial x_3}, \quad k = 1, 2, 3, \quad (1)$$

і квазістатичного наближення рівнянь Максвелла для речовини відносно компонент електричного поля

$$\nabla \cdot \mathbf{D} = 0, \quad \nabla \times \mathbf{E} = 0. \quad (2)$$

Для поляризованої вздовж осі ox_3 п'єзоелектричної кераміки (п'єзокераміки) і п'єзоелектриків гексагональної системи класу $6mm$ з віссю симетрії шостого порядку ox_3 рівняння (1), (2) замикаються матеріальними залежностями ($2c_{66} = c_{11} - c_{12}$)

$$\begin{aligned} \sigma_{11} &= c_{11} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} + c_{12} \frac{\partial u_2}{\partial x_2} + c_{13} \frac{\partial u_3}{\partial x_3} - e_{13} E_3, \\ \sigma_{22} &= c_{21} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} + c_{11} \frac{\partial u_2}{\partial x_2} + c_{13} \frac{\partial u_3}{\partial x_3} - e_{13} E_3, \\ \sigma_{33} &= c_{31} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} + c_{31} \frac{\partial u_2}{\partial x_2} + c_{33} \frac{\partial u_3}{\partial x_3} - e_{33} E_3, \\ \sigma_{23} &= c_{44} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \right) - e_{51} E_2, \quad \sigma_{31} = c_{44} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right) - e_{51} E_1, \\ \sigma_{12} &= c_{66} \left(\frac{\partial u_2}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_2} \right), \\ D_1 &= \varepsilon_{11} E_1 + e_{15} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right), \quad D_2 = \varepsilon_{11} E_2 + e_{15} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \right), \\ D_3 &= \varepsilon_{33} E_3 + e_{31} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_1} + \frac{\partial u_2}{\partial x_2} \right) + e_{33} \frac{\partial u_3}{\partial x_3}, \end{aligned} \quad (3)$$

в яких враховані формули Коші

$$\frac{\partial u_i}{\partial x_k} + \frac{\partial u_k}{\partial x_i} = 2K_{ik} \quad (4)$$

для деформацій.

Звичайним чином система (1)–(3) зводиться [2, 5, 6] до чотирьох рівнянь типу Ламе

$$\rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2} = L_k(u_1, u_2, u_3, \varphi), \quad 0 = L_4(u_1, u_2, u_3, \varphi), \quad k = 1, 2, 3, \quad (5)$$

відносно компонент вектора механічних переміщень $u_k(x_1, x_2, x_3, t)$ і електричного потенціалу $\varphi(x_1, x_2, x_3, t)$, який вводиться градієнтним розв'язком $\mathbf{E} = -\text{grad } \varphi$ другого з рівнянь (2).

В статичних задачах електропружності при незалежних від часу механічних переміщеннях і напруженнях та електричному полі система (5) набуває вигляду

$$L_k(u_1, u_2, u_3, \varphi) = 0, \quad L_4(u_1, u_2, u_3, \varphi) = 0, \quad k = 1, 2, 3, \quad (6)$$

і буде системою еліптичного типу.

В динамічних задачах електропружності система (5) трактується як гіперболо-еліптична система, хоча математичний аналіз типу системи (5) відсутній. Такий висновок ґрунтується на тому, що відповідні (5) системи незв'язаних рівнянь (при $e_{ij} = 0$) теорії пружності

$$\rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2} = L_k(u_1, u_2, u_3, 0), \quad k = 1, 2, 3, \quad (7)$$

і електростатики

$$0 = L_4(0, 0, 0, \varphi) \quad (8)$$

будуть відповідно рівняннями гіперболічного і еліптичного типу [4].

В динамічних задачах бажано мати справу з гіперболічною системою рівнянь електропружності.

Для висвітлення цього питання звернемося до повної системи рівнянь Максвелла [1, 2, 6]

$$\begin{aligned} \text{rot } \mathbf{H} &= \mathbf{i} + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t}, & \text{div } \mathbf{D} &= \rho_{el}, \\ \text{rot } \mathbf{E} &= -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}, & \text{div } \mathbf{B} &= 0. \end{aligned} \quad (9)$$

Введемо [1, 4] скалярний $\varphi(x_1, x_2, x_3, t)$ і векторний $\mathbf{A}(x_1, x_2, x_3, t)$ потенціали електромагнітного поля формулами

$$\mathbf{E} = -\text{grad } \varphi - \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial t}, \quad \mathbf{B} = \text{rot } \mathbf{A}. \quad (10)$$

Тоді третє і четверте рівняння системи (9) будуть виконуватися тотожно, а для перетворення перших двох рівнянь треба скористатися матеріальними залежностями.

В електродинаміці однорідних ізотропних середовищ приймається [1]

$$\mathbf{D} = \varepsilon \mathbf{E}, \quad (11)$$

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}. \quad (12)$$

Шляхом підстановки (11) і (10) в перші два рівняння (9) останні зводяться [1, 4] до вигляду

$$\begin{aligned}\Delta \mathbf{A} &= \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \mathbf{A}}{\partial t^2} - \mu \mathbf{i} + \text{grad} \left(\frac{1}{c^2} \frac{\partial \varphi}{\partial t} + \text{div} \mathbf{A} \right), \\ \Delta \varphi + \text{div} \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial t} &= -\frac{1}{\varepsilon} \rho_{el}.\end{aligned}\tag{13}$$

При цьому використовується операторна залежність $\text{rot rot } \mathbf{A} = -\Delta \mathbf{A} + \text{grad div } \mathbf{A}$. Електродинамічна стала $c^{-2} = \varepsilon \mu$. І, нарешті, користуючись калібровкою Лоренца

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial \varphi}{\partial t} + \text{div} \mathbf{A} = 0,\tag{14}$$

одержуємо незалежні хвильові рівняння

$$\begin{aligned}\Delta \varphi &= \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - \frac{1}{\varepsilon} \rho_{el}, \\ \Delta \mathbf{A} &= \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \mathbf{A}}{\partial t^2} - \mu \mathbf{i}\end{aligned}\tag{15}$$

для електромагнітних потенціалів.

В електропружності матеріальні залежності (11) значно ускладнюються і для матеріалів гексагональної системи класу *bmm* та поляризованої вздовж осі ox_3 п'єзоелектричної кераміки (п'єзокераміки) набувають вигляду (3). Основне ускладнення матеріальних залежностей (11), (12) зумовлено зв'язністю індукції \mathbf{D} і напруженості \mathbf{E} електричного поля з механічними напруженнями σ_{ik} та деформаціями e_{ik} твердого тіла. Якщо залежність (12) між індукцією \mathbf{B} і напруженістю \mathbf{H} магнітного поля залишається, то при відсутності електричних струмів \mathbf{i} перше рівняння системи (9) зводиться до вигляду

$$\begin{aligned}\Delta A_1 - \mu \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_1}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x_1} \left(\text{div} \mathbf{A} + \mu \varepsilon_{11} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) - \mu e_{51} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right), \\ \Delta A_2 - \mu \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_2}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x_2} \left(\text{div} \mathbf{A} + \mu \varepsilon_{11} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) - \mu e_{51} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \right), \\ \Delta A_3 - \mu \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 A_3}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x_3} \left(\text{div} \mathbf{A} + \mu \varepsilon_{33} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) - \mu e_{31} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u_1}{\partial x_1} + \frac{\partial u_2}{\partial x_2} \right) - \mu e_{33} \frac{\partial^2 u_3}{\partial t \partial x_3}.\end{aligned}\tag{16}$$

Перетворення другого рівняння системи (9) при відсутності електричних зарядів ρ_{el} дає

$$\begin{aligned}\varepsilon_{11} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_2^2} + \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_3^2} + \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_1}{\partial t \partial x_1} + \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_2}{\partial t \partial x_2} + \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 A_3}{\partial t \partial x_3} - \\ - e_{51} \left(\frac{\partial^2 u_3}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_2^2} \right) - e_{33} \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_3^2} - (e_{51} + e_{31}) \left(\frac{\partial^2 u_1}{\partial x_1 \partial x_3} + \frac{\partial^2 u_2}{\partial x_2 \partial x_3} \right) = 0.\end{aligned}\tag{17}$$

Для спрощення рівнянь (16), (17) зробимо два припущення:

перше припущення

$$\begin{aligned}\varepsilon_{11} \frac{\partial \varphi}{\partial t} &= \varepsilon_{\text{cp}} \left(1 + \frac{\varepsilon_{11} - \varepsilon_{\text{cp}}}{\varepsilon_{\text{cp}}} \right) \frac{\partial \varphi}{\partial t} \approx \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial \varphi}{\partial t}, \\ \varepsilon_{33} \frac{\partial \varphi}{\partial t} &= \varepsilon_{\text{cp}} \left(1 + \frac{\varepsilon_{33} - \varepsilon_{\text{cp}}}{\varepsilon_{\text{cp}}} \right) \frac{\partial \varphi}{\partial t} \approx \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial \varphi}{\partial t},\end{aligned}\tag{18}$$

друге припущення

$$\begin{aligned}\varepsilon_{11} \frac{\partial A_1}{\partial t} &= \varepsilon_{\text{cp}} \left(1 + \frac{\varepsilon_{11} - \varepsilon_{\text{cp}}}{\varepsilon_{\text{cp}}} \right) \frac{\partial A_1}{\partial t} \approx \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial A_1}{\partial t}, \\ \varepsilon_{11} \frac{\partial A_2}{\partial t} &= \varepsilon_{\text{cp}} \left(1 + \frac{\varepsilon_{11} - \varepsilon_{\text{cp}}}{\varepsilon_{\text{cp}}} \right) \frac{\partial A_2}{\partial t} \approx \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial A_2}{\partial t}, \\ \varepsilon_{33} \frac{\partial A_3}{\partial t} &= \varepsilon_{\text{cp}} \left(1 + \frac{\varepsilon_{33} - \varepsilon_{\text{cp}}}{\varepsilon_{\text{cp}}} \right) \frac{\partial A_3}{\partial t} \approx \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial A_3}{\partial t},\end{aligned}\tag{19}$$

в яких $2\varepsilon_{\text{cp}} = \varepsilon_{11} + \varepsilon_{33}$. Умова $1 + (\varepsilon_{ii} - \varepsilon_{\text{cp}})/\varepsilon_{\text{cp}} \approx 1$ для деяких п'єзоелектриків виконується точно або наближено [7].

Перше припущення дає можливість ввести наближену калібровку Лоренца у формі

$$\operatorname{div} \mathbf{A} + \mu \varepsilon_{\text{cp}} \frac{\partial \varphi}{\partial t} = 0\tag{20}$$

і спростити рівняння (16) до вигляду

$$\begin{aligned}\mu \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_1}{\partial t^2} &= \Delta A_1 + \mu e_{51} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right), \\ \mu \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 A_2}{\partial t^2} &= \Delta A_2 + \mu e_{51} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u_3}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \right), \\ \mu \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 A_3}{\partial t^2} &= \Delta A_3 + \mu \frac{\partial}{\partial t} \left(e_{31} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} + e_{31} \frac{\partial u_2}{\partial x_2} + e_{33} \frac{\partial u_3}{\partial x_3} \right).\end{aligned}\tag{21}$$

Внаслідок другого припущення і калібровки (20) рівнянню (17) можна надати вигляду

$$\begin{aligned}\mu \varepsilon_{\text{cp}}^2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} &= \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \varepsilon_{11} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_2^2} + \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_3^2} - \\ &- (e_{51} + e_{31}) \left(\frac{\partial^2 u_1}{\partial x_1 \partial x_3} + \frac{\partial^2 u_2}{\partial x_2 \partial x_3} \right) - e_{51} \left(\frac{\partial^2 u_3}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_2^2} \right) - e_{33} \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_3^2}.\end{aligned}\tag{22}$$

Якщо тепер знехтувати магнітним полем і впливом на нього механічних деформацій, тобто рівняннями (21), то замість системи рівнянь електропружності (5)

$$\begin{aligned}\rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2} &= L_k(u_1, u_2, u_3, \varphi), \quad k = 1, 2, 3, \\ 0 &= L_4(u_1, u_2, u_3, \varphi) \equiv (e_{51} + e_{31}) \left(\frac{\partial^2 u_1}{\partial x_1 \partial x_3} + \frac{\partial^2 u_2}{\partial x_2 \partial x_3} \right) + e_{51} \left(\frac{\partial^2 u_3}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_2^2} \right) + \\ &+ e_{33} \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_3^2} - \varepsilon_{11} \left(\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_2^2} \right) - \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_3^2}\end{aligned}$$

одержимо, як це впливає з (22), систему рівнянь електропружності,

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2} &= L_k(u_1, u_2, u_3, \varphi), \quad k = 1, 2, 3, \\ \mu \varepsilon_{\text{cp}}^2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} &= \varepsilon_{11} \left(\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_2^2} \right) + \varepsilon_{33} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_3^2} - (e_{51} + e_{31}) \left(\frac{\partial^2 u_1}{\partial x_1 \partial x_3} + \frac{\partial^2 u_2}{\partial x_2 \partial x_3} \right) - \\ &- e_{51} \left(\frac{\partial^2 u_3}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_2^2} \right) - e_{33} \frac{\partial^2 u_3}{\partial x_3^2}, \end{aligned} \quad (23)$$

яка є системою гіперболічного типу. Очевидно, що в матеріальних залежностях (3) треба приймати $\mathbf{E} = -\text{grad } \varphi$.

1. Кузьмичев В. Е. Законы и формулы физики. – Киев: Наук. думка, 1989. – 864 с.
2. Механика связанных полей в элементах конструкций. Т. 5. Электроупругость / Гринченко В. Т., Улитко А. Ф., Шульга Н. А. – Киев: Наук. думка, 1989. – 280 с.
3. Петровский И. Г. Лекции об уравнениях с частными производными. – Москва: Физматгиз, 1961. – 400 с.
4. Положий Г. М. Рівняння математичної фізики. – Київ: Рад. шк., 1959. – 480 с.
5. Шульга Н. А. Распространение связанных волн в периодически-неоднородных средах при взаимодействии с электромагнитным полем // Прикл. механика. – 2003. – **39**, № 10. – С. 38–68.
6. Шульга Н. А., Болжисев А. М. Колебания пьезокерамических тел. – Киев: Наук. думка, 1990. – 228 с.
7. Шульга М. О., Карлаш В. Л. Резонансні електромеханічні коливання п'єзоелектричних пластин. – Київ: Наук. думка, 2007. – 186 с.

*Інститут механіки ім. С. П. Тимошенка
НАН України, Київ*

Надійшло до редакції 08.10.2007