

ДО ТЕОРІЇ ЕЛЕКТРОМЕХАНІЧНИХ НЕОСЕСИМЕТРИЧНИХ КОЛИВАНЬ П’ЕЗОКЕРАМІЧНИХ ПЛАСТИН З ТОВЩИННОЮ ПОЛЯРИЗАЦІЄЮ

Важливість досліджень гармонічних коливань тонкостінних п’єзоелектричних тіл обумовлена поширеністю таких режимів функціонування перетворювачів енергії, застосуванням частотних методів визначення фізико-механічних властивостей матеріалів та ін. [1, 3].

Тонку п’єзокерамічну пластину товщиною h віднесемо до прямокутних декартових координат x, y, z , причому координатна площина $z=0$ співпадає з серединною площиною пластини. При товщинній поляризації скористаємося матеріальними залежностями у формі [1, 3]

$$\begin{aligned} e_x &= s_{11}^E \sigma_x + s_{12}^E \sigma_y + s_{13}^E \sigma_z + d_{13} E_z, \\ e_y &= s_{12}^E \sigma_x + s_{11}^E \sigma_y + s_{13}^E \sigma_z + d_{13} E_z, \\ e_z &= s_{13}^E (\sigma_x + \sigma_y) + s_{33}^E \sigma_z + d_{33} E_z, \\ \gamma_{yx} &= s_{66}^E \tau_{yx}, \quad D_z = \varepsilon_{33}^T E_z + d_{13} (\sigma_x + \sigma_y) + d_{33} \sigma_z, \\ \gamma_{yz} &= s_{55}^E \tau_{yz} + d_{15} E_y, \quad D_y = \varepsilon_{11}^T E_y + d_{15} \tau_{yz}, \\ \gamma_{xz} &= s_{55}^E \tau_{xz} + d_{15} E_x, \quad D_x = \varepsilon_{11}^T E_x + d_{15} \tau_{xz}, \end{aligned} \quad (1)$$

причому $s_{66}^E = 2(s_{11}^E - s_{12}^E)$.

Якщо тонка п’єзокерамічна пластинка з електродованими лицевими площинами знаходиться в умовах плоского напруженого стану, то, прийнявши гіпотези $u = u(x, y, t)$, $v = v(x, y, t)$, $\sigma_z = \tau_{yz} = \tau_{xz} = 0$, $E_z = E_z(x, y, t)$, із загальних матеріальних співвідношень (1) одержимо [1, 3] формули

$$\begin{aligned} \sigma_x &= \frac{1}{s_{11}^E (1 - \nu^2)} \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \nu \frac{\partial v}{\partial y} - (1 + \nu) d_{31} E_z \right), \\ \sigma_y &= \frac{1}{s_{11}^E (1 - \nu^2)} \left(\nu \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} - (1 + \nu) d_{31} E_z \right), \\ \tau_{xy} &= \frac{1}{2(1 + \nu) s_{11}^E} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right). \end{aligned} \quad (2)$$

Аналог коефіцієнту Пуассона $\nu = -s_{12}^E / s_{11}^E$.

З трьох рівнянь коливань при нехтуванні товщиним пришвидшенням залишаються тільки два

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} = \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \quad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} = \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}. \quad (3)$$

З формул (2), (3) одержимо рівняння коливань в переміщеннях

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} + \frac{1-\nu}{2} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial y^2} - \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} \right) - (1+\nu) d_{31} \frac{\partial E_z}{\partial x} &= (1-\nu^2) s_{11}^E \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \\ \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{1-\nu}{2} \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right) - (1+\nu) d_{31} \frac{\partial E_z}{\partial y} &= (1-\nu^2) s_{11}^E \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}. \end{aligned} \quad (4)$$

При неелектродованих лицевих площинах пластини для п'єзокераміки, як сильного діелектрика, електричні граничні умови при $z = \pm h/2$ записуються [1, 3] у вигляді $D_z(x, y, z = \pm h/2, t) = 0$. Оскільки пластинка тонка, то можна прийняти $D_z = 0$ по всьому об'єму пластини. Нехтуючи σ_z в порівнянні з σ_x , σ_y , визначивши з п'ятого рівняння (1) $E_z = -(\sigma_x + \sigma_y) d_{13} / \epsilon_{33}^T$ і підставивши це значення E_z в перші два рівняння (1), одержимо

$$\begin{aligned} \sigma_x &= \frac{1}{s_{11}^D (1-\nu^2)} \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \nu \frac{\partial v}{\partial y} \right), \\ \sigma_y &= \frac{1}{s_{11}^D (1-\nu^2)} \left(\nu \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right), \\ \tau_{xy} &= \frac{1}{2(1+\nu) s_{11}^D} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right). \end{aligned} \quad (5)$$

В цих формулах використовуються матеріальні сталі

$$s_{11}^D = s_{11}^E - d_{31}^2 / \epsilon_{33}^T, \quad s_{12}^D = s_{12}^E - d_{31}^2 / \epsilon_{33}^T, \quad \nu = -s_{12}^D / s_{11}^D. \quad (6)$$

Підставляючи (5) в (3), одержимо рівняння коливань в переміщеннях

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} + \frac{1-\nu}{2} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial y^2} - \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} \right) &= (1-\nu^2) s_{11}^D \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \\ \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{1-\nu}{2} \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right) &= (1-\nu^2) s_{11}^D \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}, \end{aligned} \quad (7)$$

які тільки доданком $(1+\nu) d_{31} \frac{\partial E_z}{\partial x}$, $(1+\nu) d_{31} \frac{\partial E_z}{\partial y}$ відрізняються від рівнянь (4).

Розв'язок систем (4) або (7) представимо [2] у вигляді

$$u = \frac{\partial \Phi}{\partial x} + \frac{\partial \Psi}{\partial y}, \quad v = \frac{\partial \Phi}{\partial y} - \frac{\partial \Psi}{\partial x}. \quad (8)$$

У випадку електродованих площин $z = \pm h/2$ функції $\Phi(x, y, t)$, $\Psi(x, y, t)$ визначаються з хвильових рівнянь

$$\Delta\Phi - (1 + \nu)d_{31}E_z = (1 - \nu^2)s_{11}^D\rho \frac{\partial^2\Phi}{\partial t^2}, \quad \Delta\Psi = 2(1 + \nu)s_{11}^D\rho \frac{\partial^2\Psi}{\partial t^2}, \quad (9)$$

а у випадку неелектродованих площин $z = \pm h/2$ функції $\Phi(x, y, t)$, $\Psi(x, y, t)$ визначаються з хвильових рівнянь

$$\Delta\Phi = (1 - \nu^2)s_{11}^D\rho \frac{\partial^2\Phi}{\partial t^2}, \quad \Delta\Psi = 2(1 + \nu)s_{11}^D\rho \frac{\partial^2\Psi}{\partial t^2}. \quad (10)$$

В рівняннях (9) і (10) оператор Δ є оператором Лапласа.

В полярних координатах $r \cos \theta = x$, $r \sin \theta = y$ вирази (8) для переміщень будуть такими

$$u_r = \frac{\partial\Phi}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial\theta}, \quad u_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial\Phi}{\partial\theta} - \frac{\partial\Psi}{\partial r}. \quad (11)$$

Користуючись формулами [1, 3] для деформацій

$$\varepsilon_r = \frac{\partial u_r}{\partial r}, \quad \varepsilon_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial\theta} + \frac{u_r}{r}, \quad \gamma_{r\theta} = r \frac{\partial}{\partial r} \frac{u_\theta}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial\theta} \quad (12)$$

і напружень

$$\begin{aligned} \sigma_r &= \frac{1}{(1 - \nu^2)} \frac{1}{s_{11}^E} (\varepsilon_r + \nu\varepsilon_\theta) - \frac{d_{31}}{(1 - \nu)} \frac{1}{s_{11}^E} E_z, \\ \sigma_\theta &= \frac{1}{(1 - \nu^2)} \frac{1}{s_{11}^E} (\nu\varepsilon_r + \varepsilon_\theta) - \frac{d_{31}}{(1 - \nu)} \frac{1}{s_{11}^E} E_z, \\ \tau_{r\theta} &= \frac{1}{2(1 + \nu)s_{11}^E} \gamma_{r\theta}, \end{aligned} \quad (13)$$

одержимо вирази для напружень через потенціали Φ, Ψ в полярних координатах

$$\begin{aligned} \sigma_r &= \frac{1}{(1 - \nu^2)} \frac{1}{s_{11}^E} \left[\left(\frac{\partial^2\Phi}{\partial r^2} + r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial\theta} \right) \right) + \nu \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2\Phi}{\partial\theta^2} - r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial\theta} \right) \right) \right] - \frac{d_{31}}{(1 - \nu)} \frac{1}{s_{11}^E} E_z, \\ \sigma_\theta &= \frac{1}{(1 - \nu^2)} \frac{1}{s_{11}^E} \left[\nu \left(\frac{\partial^2\Phi}{\partial r^2} + r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial\theta} \right) \right) + \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2\Phi}{\partial\theta^2} - r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial\theta} \right) \right) \right] - \frac{d_{31}}{(1 - \nu)} \frac{1}{s_{11}^E} E_z \\ \tau_{r\theta} &= \frac{1}{2(1 + \nu)s_{11}^E} \left(\frac{2}{r} \frac{\partial^2\Phi}{\partial r \partial\theta} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial\Phi}{\partial\theta} - \frac{\partial^2\Psi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial\Psi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2\Phi}{\partial\theta^2} \right). \end{aligned} \quad (14)$$

Розглянемо кругле п'єзокерамічне кільце радіусу R_1 з отвором радіусу R_0 . Електродне покриття на лицевих площинах $z = \pm h/2$ розбите на $2N$ секторів з протифазними сусідніми підключеннями, так що $E_z = (-1)^{n-1} V_0/2h$, $n = 1, \dots, 2N$. Розв'язок рівнянь (9) в полярних координатах r, θ , в першому з яких доданок $(1 + \nu)d_{31}E_z$ треба брати

рівним нулеві [3], при гармонічних коливаннях вибираємо у вигляді рядів

$$\begin{aligned} \Phi(r, \theta, t) &= R^2 \operatorname{Re} \sum_m \{A_{m1} J_m(k_1 r) + A_{m2} N_m(k_1 r)\} \sin m\theta \exp(-i\omega t), \\ \Psi(r, \theta, t) &= R^2 \operatorname{Re} \sum_m \{A_{m3} J_m(k_2 r) + A_{m4} N_m(k_2 r)\} \cos m\theta \exp(-i\omega t). \end{aligned} \quad (15)$$

Тут $J_m(k_j r)$ та $N_m(k_j r)$ – циліндричні функції першого та другого роду, $k_1^2 = (1 - \nu^2) s_{11}^E \rho \omega^2$, $k_2^2 = 2(1 + \nu) s_{11}^E \rho \omega^2$, ω – циклічна частота коливань. З формул (15) і (14) знаходимо механічні напруження

$$\begin{aligned} \sigma_r(r, \theta, t) &= \operatorname{Re} \left\{ \sum_m (a_{m1}(k_1 r) A_{m1} + a_{m2}(k_1 r) A_{m2} + a_{m3}(k_2 r) A_{m3} + a_{m4}(k_2 r) A_{m4}) \sin m\theta + \right. \\ &\quad \left. + \frac{2V_0 d_{31}}{\pi(1 - \nu) s_{11}^E} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\sin N(2n+1)\theta}{2n+1} \right\} e^{-i\omega t}, \\ \sigma_\theta(r, \theta, t) &= \operatorname{Re} \left\{ \sum_m (b_{m1}(k_1 r) A_{m1} + b_{m2}(k_1 r) A_{m2} + b_{m3}(k_2 r) A_{m3} + b_{m4}(k_2 r) A_{m4}) \sin m\theta + \right. \\ &\quad \left. + \frac{2V_0 d_{31}}{\pi(1 - \nu) s_{11}^E} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\sin N(2n+1)\theta}{2n+1} \right\} e^{-i\omega t}, \\ \tau_{r\theta}(r, \theta, t) &= \operatorname{Re} \sum_m (c_{m1}(k_1 r) A_{m1} + c_{m2}(k_1 r) A_{m2} + c_{m3}(k_2 r) A_{m3} + c_{m4}(k_2 r) A_{m4}) \cos m\theta e^{-i\omega t}. \end{aligned} \quad (16)$$

Користуючись граничними умовами

$$\sigma_r(R_j, \theta, t) = 0, \quad \tau_{r\theta}(R_j, \theta, t) = 0, \quad j = 0, 1, \quad (17)$$

одержимо блочні системи алгебраїчних рівнянь для визначення ненульових безрозмірних сталих $A_{N(2n+1).i}$, $n = 0, 1, 2, \dots$

$$\begin{aligned} \sum_{i=1,2} [a_{N(2n+1).i}(k_1 R_j) A_{N(2n+1).i} + a_{N(2n+1).i+2}(k_2 R_j) A_{N(2n+1).i+2}] + \frac{2V_0 d_{31}}{\pi(2n+1)(1 - \nu) s_{11}^E} = 0, \\ \sum_{i=1,2} [c_{N(2n+1).i}(k_1 R_j) A_{N(2n+1).i} + c_{N(2n+1).i+2}(k_2 R_j) A_{N(2n+1).i+2}] = 0. \end{aligned} \quad (18)$$

При резонансних коливаннях скористаємося концепцією комплексних модулів [3], внаслідок якої в формулах (13)-(16), (18) матеріальні сталі будуть комплексними величинами $\tilde{s}_{ij}^E = s_{ij}^E - i s_{ij}^{E \operatorname{Im}}$, $\tilde{d}_y = d_y - i d_{ij}^{\operatorname{Im}}$, $\tilde{\varepsilon}_{jj} = \varepsilon_{jj} - i \varepsilon_{jj}^{\operatorname{Im}}$. При визначенні частот вільних коливань з визначника четвертого порядку однорідної (при $V_0 = 0$) системи алгебраїчних рівнянь (18) тангенсами малих кутів втрат можна знехтувати.

ЛІТЕРАТУРА

1. Механика связанных полей в элементах конструкций. В. 5т. (под общ. ред. А.Н. Гузя). Т.5. Электроупругость / Гринченко В.Т., Улитко А.Ф., Шульга Н.А. – К.: Наук. думка, 1989. – 280 с.

2. Шульга Н.А. О волновых потенциалах электроупругости для пьезокерамических материалов // Теорет. и приклад. механика. – 1984. – Вып. 15. – С. 73-76.
3. Шульга Н.А., Болкисев А.М. Колебания пьезоэлектрических тел. – К.: Наук. думка, 1990. – 228 с.

Получено 15.06.2007 г.