

## РОЗСІЯННЯ ЗГИННИХ ХВИЛЬ ОТВОРОМ НЕКАНОНІЧНОЇ ФОРМИ У ПЛАСТИНІ ТИМОШЕНКА–МІНДЛІНА

*Метод  $T$ -матриць поширено на задачі розсіяння згинних хвиль отвором неканонічної форми, що міститься у необмеженій тонкій пластині. Згинні коливання пластини описано в межах теорії Тимошенка–Міндліна.*

**Вступ.** Ґрунтовний аналіз останніх досягнень теорії дифракції згинних хвиль на неоднорідностях у тонких пластинах подано в працях [3–5, 8, 9]. Ефективним інструментом дослідження хвиль, розсіяних об'єктами складної геометричної форми, є метод  $T$ -матриць, який розроблено [3, 4] для задач розсіяння хвиль у пластинах Кірхгофа. При цьому отримано зв'язок між набігальною на розсіювач та дифрагуючою ним хвилями, поданими у вигляді розкладів за системами базових хвильових функцій, тобто побудовано матрицю переходу ( $T$ -матрицю). Метод  $T$ -матриць поширено на задачі розсіяння хвиль у тонких безмежних пластинах, рух яких описано в межах теорії Тимошенка–Міндліна. Припущено, що розсіювачем є вільний від зусиль або защемлений отвір неканонічної форми. Для цих випадків побудовані матриці переходу.

**Формулювання задачі розсіяння.** Розглянемо трансверсально-ізотропну пластину товщиною  $h$ , в якій міститься отвір неканонічної форми. В теорії Тимошенка–Міндліна за поперечних гармонічних коливань пластини прогин  $w$  і кути повороту нормалі  $\psi_1, \psi_2$  пов'язані рівняннями [1, 2, 7]

$$\begin{aligned} D \left( \text{grad div } \boldsymbol{\psi} - \frac{1-\nu}{2} \text{rot rot } \boldsymbol{\psi} \right) - \Lambda (\boldsymbol{\psi} + \text{grad } w) - \rho I \omega^2 \boldsymbol{\psi} &= 0, \quad \mathbf{r} \in R^2 \setminus S, \\ \Delta w + \text{div } \boldsymbol{\psi} - \frac{\rho h \omega^2}{\Lambda} w &= 0, \quad \mathbf{r} \in R^2 \setminus S, \end{aligned} \quad (1)$$

де  $\boldsymbol{\psi} = (\psi_1, \psi_2)$  – двовимірний вектор поворотів;  $D = EI / (1 - \nu^2)$  – згинна жорсткість;  $\Lambda = \alpha h G'$  – зсувна жорсткість;  $I = h^3 / 12$  – момент інерції поперечного перерізу на одиницю довжини;  $\rho, E, G', \nu$  – густина, модуль Юнга, модуль трансверсального зсуву, коефіцієнт Пуассона матеріалу;  $\alpha$  – коефіцієнт зсуву;  $S$  – область неоднорідності;  $\mathbf{r} = (x_1, x_2) = (r, \theta)$  – декартові та полярні координати з початком у точці  $O$  всередині неоднорідності ( $x_1 = r \cos \theta, x_2 = r \sin \theta$ );  $\omega$  – кругова частота згинних коливань пластини.

Відомо [1, 5, 10], що розв'язок рівнянь руху пластини в гармонічному режимі (1) можна подати як суперпозицію розв'язків трьох рівнянь Гельмгольца:

$$\begin{aligned} w &= w_1 + w_2, \quad \boldsymbol{\psi} = A_1 \text{grad } w_1 + A_2 \text{grad } w_2 - \mathbf{e}_z \times \text{grad } w_3, \\ \Delta w_j + k_j^2 w_j &= 0, \quad j = 1, 2, 3, \end{aligned} \quad (2)$$

де

$$\begin{aligned} k_j^2 &= \frac{1}{2} (k_p^2 + k_s^2) + (-1)^{j+1} \sqrt{k_f^4 + \frac{1}{4} (k_p^2 - k_s^2)^2}, \quad j = 1, 2, \quad k_3^2 = \alpha \frac{k_1^2 k_2^2}{k_p^2}, \\ k_s &= \frac{\omega}{c_s}, \quad k_p = \frac{\omega}{c_p}, \quad k_f = \left( \frac{\rho h \omega^2}{D} \right)^{1/4}, \quad c_s = \left( \frac{\Lambda}{\rho h} \right)^{1/2}, \quad c_p = \left[ \frac{E}{\rho(1 - \nu^2)} \right]^{1/2}, \\ A_j &= -1 + k_s^2 k_j^{-2} = 0, \quad j = 1, 2. \end{aligned}$$

Одиничний вектор  $\mathbf{e}_z$  перпендикулярний до серединної поверхні пластини.

Вважаємо, що на розсіювач набігає плоска хвиля згику з потенціалом

$$w^i(\mathbf{r}) = w_0 \exp(ik_1 r \cos(\theta - \theta_i)),$$

де  $w_0$  та  $\theta_i$  – амплітуда та кут її падіння. Повне поле переміщень пластини є суперпозиція набігальної та розсіяної хвиль:

$$w(\mathbf{r}) = w^i(\mathbf{r}) + w^s(\mathbf{r}), \quad \boldsymbol{\Psi}(\mathbf{r}) = A_1 \text{grad} w^i(\mathbf{r}) + \boldsymbol{\Psi}^s(\mathbf{r}), \quad (3)$$

де  $w^s = w_1^s + w_2^s$ ,  $\boldsymbol{\Psi}^s = A_1 \text{grad} w_1^s + A_2 \text{grad} w_2^s - \mathbf{e}_z \times \text{grad} w_3^s$  – шукане розсіяне поле. Функції  $w_j^s$ ,  $j = 1, 2, 3$  задовольняють відповідні рівняння (2), умови на контурі розсіювача  $\Gamma = \partial S$  та на безмежності:

$$\Psi_n(\mathbf{r}) = \Psi_s(\mathbf{r}) = w(\mathbf{r}) = 0, \quad \mathbf{r} \in \Gamma \text{ (защемлений отвір)}, \quad (4)$$

$$Q_n(\mathbf{r}) = M_n(\mathbf{r}) = M_{ns}(\mathbf{r}) = 0, \quad \mathbf{r} \in \Gamma \text{ (вільний отвір)}, \quad (5)$$

$$\frac{\partial w_1^s}{\partial r} - ik_1 w_1^s = o(r^{-1/2}), \quad w_j^s = o(1), \quad j = 2, 3, \quad r \rightarrow \infty, \quad (6)$$

де  $Q_n$ ,  $M_n$  та  $M_{ns}$  – перерізувальна сила, згинний та крутний моменти на контурі з одиничними нормаллю  $\mathbf{n} = (n_1, n_2)$  і дотичним вектором  $\mathbf{s}$  [1].

**Метод розв'язку задачі.** Для деяких двох розв'язків  $\mathbf{u} = (\psi_1, \psi_2, w)$  та  $\mathbf{u}' = (\psi'_1, \psi'_2, w')$  рівнянь (1) в області  $W$  пластини, вільної від зовнішніх навантажень, маємо [7]:

$$\int_C (\mathbf{t}(\mathbf{u}) \cdot \mathbf{u}' - \mathbf{t}(\mathbf{u}') \cdot \mathbf{u}) ds = 0, \quad (7)$$

де  $\mathbf{t} = (M_{i1}n_i, M_{i2}n_i, Q_i n_i)$ ,  $M_{ij}$  та  $Q_i$  – компоненти тензора моментів та вектора перерізувальних сил у декартовій системі координат;  $C$  – контур двовимірної області  $W$ . Співвідношення (7) є математичним формулюванням теореми взаємності, яку застосуємо для побудови розв'язку задачі (2)–(6).

Введемо в розгляд векторні хвильові функції

$$\begin{aligned} \Phi_{\tau\sigma m}(\mathbf{r}) &= (A_\tau \text{grad} + \mathbf{e}_z) H_m^{(1)}(k_\tau r) C_{\sigma m}(\theta), \quad \tau = 1, 2, \\ \Phi_{3\sigma m}(\mathbf{r}) &= \mathbf{e}_z \times \text{grad} H_m^{(1)}(k_3 r) C_{\sigma m}(\theta), \quad \sigma = 1, 2, \quad m = \overline{0, \infty}, \\ C_{1m}(\theta) &= \cos m\theta, \quad C_{2m}(\theta) = \sin m\theta, \end{aligned} \quad (8)$$

де  $H_m^{(1)}(x)$  – функції Ганкеля першого роду. Векторні хвильові функції, регулярні на початку координат, позначимо так:

$$\begin{aligned} \phi_{\tau\sigma m}(\mathbf{r}) &= (A_\tau \text{grad} + \mathbf{e}_z) J_m(k_\tau r) C_{\sigma m}(\theta), \quad \tau = 1, 2, \\ \phi_{3\sigma m}(\mathbf{r}) &= \mathbf{e}_z \times \text{grad} J_m(k_3 r) C_{\sigma m}(\theta), \end{aligned} \quad (9)$$

де  $J_m(x)$  – функції Бесселя.

Виділимо область  $W_+$ , обмежену колом  $C_+$ , яке охоплює контур  $\Gamma$ . Застосуємо теорему взаємності (7) в областях  $W_+$  ( $\mathbf{u} = \Phi_{\tau\sigma m}$ ,  $\mathbf{u}' = \Phi_{\tau'\sigma'm'}$ ) та  $R^2 \setminus W_+$  ( $\mathbf{u} = \Phi_{\tau\sigma m}$ ,  $\mathbf{u}' = \Phi_{\tau'\sigma'm'}$  або  $\mathbf{u} = \Phi_{\tau\sigma m}$ ,  $\mathbf{u}' = \phi_{\tau'\sigma'm'}$ ). Використовуючи властивості функцій Бесселя та Ганкеля, подібно, як і у праці [6], отримуємо умови ортогональності векторних хвильових функцій (8), (9):

$$\int_{C_+} (\mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \Phi_{\tau'\sigma'm'} - \mathbf{t}(\Phi_{\tau'\sigma'm'}) \cdot \Phi_{\tau\sigma m}) ds = 0,$$

$$\int_{C_+} (\mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \Phi_{\tau'\sigma'm'} - \mathbf{t}(\Phi_{\tau'\sigma'm'}) \cdot \Phi_{\tau\sigma m}) ds = 0,$$

$$\int_{C_+} (\mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \Phi_{\tau'\sigma'm'} - \mathbf{t}(\Phi_{\tau'\sigma'm'}) \cdot \Phi_{\tau\sigma m}) ds = D_{\tau\sigma m} \delta_{\tau\tau'} \delta_{\sigma\sigma'} \delta_{mm'} \quad (10)$$

$$\text{де } D_{\tau\sigma m} = \begin{cases} 4i(DA_{\tau}^2 + \Lambda k_s^2 / k_{\tau}^2) / \varepsilon_m, & \tau = 1, 2, \\ 0, & \sigma = 2, m = 0 \end{cases}, \quad D_{3\sigma m} = \begin{cases} 2iD(1-\nu)k_3^2 / \varepsilon_m, & \\ 0, & \sigma = 2, m = 0 \end{cases}, \quad \varepsilon_0 = 1,$$

$\varepsilon_m = 2$ , якщо  $m \geq 1$ .

Умови ортогональності (10) є ключовими для побудови матриці переходу. Зауважимо також, що контурні інтеграли в них не залежать від радіуса кола  $C_+$ .

Набігальну хвилю  $\mathbf{u}^{inc} = A_1 \text{grad } w^i + \mathbf{e}_z w^i$  розкладемо за системою регулярних хвильових функцій (9):

$$\mathbf{u}^{inc}(\mathbf{r}) = \sum_{\tau\sigma m} a_{\tau\sigma m} \Phi_{\tau\sigma m}(\mathbf{r}).$$

Розсіяне поле  $\mathbf{u}^{sc} = \Psi^s + \mathbf{e}_z w^s$  ззовні кола  $C_+$  шукаємо у вигляді розкладів за системою хвильових функцій (8):

$$\mathbf{u}^{sc}(\mathbf{r}) = \sum_{\tau\sigma m} b_{\tau\sigma m} \Phi_{\tau\sigma m}(\mathbf{r}). \quad (11)$$

Застосовуємо тепер теорему взаємності в області, обмеженій контурами  $\Gamma$  і  $C_+$ . При цьому  $\mathbf{u} = \mathbf{u}^{inc} + \mathbf{u}^{sc}$  – розв'язок задачі (2)–(6), а  $\mathbf{u}' = \Phi_{\tau\sigma m}$  і  $\mathbf{u}' = \Phi_{\tau\sigma m}$ :

$$\int_{\Gamma} (\mathbf{t}(\mathbf{u}) \cdot \Phi_{\tau\sigma m} - \mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \mathbf{u}) ds = D_{\tau\sigma m} a_{\tau\sigma m},$$

$$\int_{\Gamma} (\mathbf{t}(\mathbf{u}) \cdot \Phi_{\tau\sigma m} - \mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \mathbf{u}) ds = D_{\tau\sigma m} b_{\tau\sigma m}.$$

Враховуючи граничні умови, для пластини зі защемленим контуром

$$\int_{\Gamma} \mathbf{t} \cdot \Phi_{\tau\sigma m} ds = D_{\tau\sigma m} a_{\tau\sigma m}, \quad \int_{\Gamma} \mathbf{t} \cdot \Phi_{\tau\sigma m} ds = D_{\tau\sigma m} b_{\tau\sigma m}, \quad (12)$$

а з вільним

$$\int_{\Gamma} \mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \mathbf{u} ds = -D_{\tau\sigma m} a_{\tau\sigma m}, \quad \int_{\Gamma} \mathbf{t}(\Phi_{\tau\sigma m}) \cdot \mathbf{u} ds = -D_{\tau\sigma m} b_{\tau\sigma m}. \quad (13)$$

Невідомі величини вектора зусиль  $\mathbf{t} = (t_1, t_2, t_3)$  у (12) та вектора переміщень  $\mathbf{u} = (u_1, u_2, u_3)$  у (13) на контурі отвору розкладемо за системою тригонометричних функцій:

$$\mathbf{t}(\mathbf{r}) = \sum_{\sigma'm'} \mathbf{x}_{\sigma'm'}^r C_{\sigma'm'}(\theta), \quad \mathbf{r} \in \Gamma, \quad \mathbf{x}_{\sigma'm'}^r = x_{1\sigma'm'}^r \mathbf{n} + x_{2\sigma'm'}^r \mathbf{s} + x_{3\sigma'm'}^r \mathbf{e}_z,$$

$$\mathbf{u}(\mathbf{r}) = \sum_{\sigma'm'} \mathbf{x}_{\sigma'm'}^s C_{\sigma'm'}(\theta), \quad \mathbf{r} \in \Gamma, \quad \mathbf{x}_{\sigma'm'}^s = x_{1\sigma'm'}^s \mathbf{n} + x_{2\sigma'm'}^s \mathbf{s} + x_{3\sigma'm'}^s \mathbf{e}_z. \quad (14)$$

Розглянемо детальніше отвір зі защемленим контуром. Підставивши (14) у рівняння (12), отримуємо системи лінійних алгебричних рівнянь

$$\sum_{\tau'=1}^3 \sum_{\sigma'=1}^2 \sum_{m'=0}^{\infty} Q_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'} x_{\tau'\sigma'm'}^r = A_{\tau\sigma m}, \quad \tau = 1, 2, 3, \quad \sigma = 1, 2, \quad m = \overline{0, \infty}, \quad (15)$$

$$\sum_{\tau'=1}^3 \sum_{\sigma'=1}^2 \sum_{m'=0}^{\infty} \tilde{Q}_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'} x_{\tau'\sigma'm'}^r = B_{\tau\sigma m}, \quad \tau = 1, 2, 3, \quad \sigma = 1, 2, \quad m = \overline{0, \infty}, \quad (16)$$

де  $Q_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'} = \int_{\Gamma} \Phi_{\tau'\tau\sigma m} C_{\sigma'm'}(\theta) ds$ ;  $\tilde{Q}_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'} = \int_{\Gamma} \Phi_{\tau'\tau\sigma m} C_{\sigma'm'}(\theta) ds$ ;  $\Phi_{\tau'\tau\sigma m}$ ,  $\varphi_{\tau'\tau\sigma m}$  ( $\tau' = 1, 2, 3$ ) – проекції векторних функцій  $\Phi_{\tau\sigma m}$ ,  $\varphi_{\tau\sigma m}$  на орти  $\mathbf{n}, \mathbf{s}, \mathbf{e}_z$  відповідно;  $A_{\tau\sigma m} = D_{\tau\sigma m} a_{\tau\sigma m}$ ;  $B_{\tau\sigma m} = D_{\tau\sigma m} b_{\tau\sigma m}$ . Запишемо ці системи в матричному вигляді:

$$\mathbf{Q}\mathbf{x}^r = \mathbf{a}, \quad \tilde{\mathbf{Q}}\mathbf{x}^r = \mathbf{b}, \quad (17)$$

де  $\mathbf{x}^r$ ,  $\mathbf{a}$ ,  $\mathbf{b}$  – матриці-стовпці, утворені елементами  $x_{\tau'\sigma'm'}^r$ ,  $A_{\tau\sigma m}$ ,  $B_{\tau\sigma m}$  відповідно, а матриці  $\mathbf{Q}$  та  $\tilde{\mathbf{Q}}$  формують елементи  $Q_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'}$  та  $\tilde{Q}_{\tau\sigma m, \tau'\sigma'm'}$ .

Із матричних рівнянь (17) знаходимо  $T$ -матрицю переходу, яка визначає шукані коефіцієнти розсіяного поля за відомими коефіцієнтами поля, що падає:

$$\mathbf{T} = \tilde{\mathbf{Q}}\mathbf{Q}^{-1}. \quad (18)$$

Прогин пластини в дальній хвильовій зоні визначаємо зі співвідношення [10]

$$w^s(r, \theta) = w_0 \sqrt{\frac{2}{\pi k_1 r}} e^{i(k_1 r - \pi/4)} f(\theta, \theta_i) + o(1/\sqrt{k_1 r}), \quad k_1 r \rightarrow \infty.$$

Амплітуду розсіяння  $f(\theta, \theta_i)$  отримуємо із (11), використовуючи асимптотичні розклади функцій Ганкеля

$$f(\theta, \theta_i) = \sum_{\sigma=1}^2 \sum_{m=0}^{\infty} a_{1\sigma m}^*(\theta) b_{1\sigma m}(\theta_i), \quad (19)$$

де “зірочка” означає операцію комплексного спряження. Числово реалізувати запропонований алгоритм можна методом редукції. Порядок редукції систем (15), (16) залежатиме від форми розсіювача і його хвильових розмірів.

Для задачі розсіяння згинних хвиль отвором, вільним від зусиль, залишаються справедливими усі співвідношення (15)–(19) з тією відмінністю, що елементи матриць  $\mathbf{Q}$  та  $\tilde{\mathbf{Q}}$  матимуть інший вигляд.

**Висновки.** Метод  $T$ -матриць розвинуто для задач розсіяння хвиль отвором неканонічної форми у тонкій пластині, рух якої описує теорія Тимошенка–Міндіна. Запропонований підхід дає можливість ефективно аналізувати дифраговані хвильові поля, зокрема, в дальній зоні Фраунгофера. Його можна поширити для множинних розсіювачів у тонкій пластині.

1. Гузь А. Н., Кубенко В. Д., Черевко М. А. Дифракция упругих волн. – Киев: Наук. думка, 1978. – 307 с.
2. Марчук М. В., Пакош В. С., Лесик О. Ф. Вплив інерції нормального елемента на основну власну частоту податливої до трансверсального зсуву квадратної пластини // Прикл. проблеми механіки і математики. – 2011. – Вип. 9. – С. 135–140.
3. Climente A., Norris A. N., Sanchez-Dehesa J. Scattering of flexural waves from a hole in a thin plate with an internal beam // J. Acoust. Soc. Am. – 2015. – **137**. – P. 293–302.
4. Matus V. V., Emets V. F. T-matrix method formulation applied to the study of flexural waves scattering from a through obstacle in a plate // J. Sound Vib. – 2010. – **329**, № 14. – P. 2843–2850.
5. Movchan N. V., Mcphedran R. C., Movchan A. B. Flexural waves in structured elastic plates: Mindlin versus bi-harmonic models // Proc. R. Soc. A. – 2011. – **467**. – P. 869–880.
6. Pao Y. H. Betti's identity and transition matrix for elastic waves // J. Acoust. Soc. Am. – 1978. – **64**. – P. 302–310.
7. Rose L. R. F., Wang C. H. Mindlin plate theory for damage detection: imaging of flexural inhomogeneities // J. Acoust. Soc. Am. – 2010. – **127**. – P. 754–763.

8. *Smith M. J. A., Meylan M. H., McPhedran R. C.* Scattering by cavities of arbitrary shape in an infinite plate and associated vibration problems // *J. Sound Vib.* – 2011. – **330**, № 14. – P. 4029–4046.
9. *Torrent D., Mayou D., Sanchez-Dehesa J.* Elastic analog of graphene: Dirac cones and edge states for flexural waves in thin plates // *Phys. Review B.* – 2013. – **87**. – P. 115–143.
10. *Vemula C., Norris A. N.* Flexural wave propagation and scattering on thin plates using Mindlin theory // *Wave Motion.* – 1997. – **26**. – P. 1–12.

#### **РАССЕЯНИЕ ИЗГИБНЫХ ВОЛН ОТВЕРСТИЕМ НЕКАНОНИЧЕСКОЙ ФОРМЫ В ПЛАСТИНЕ ТИМОШЕНКО–МИНДЛИНА**

*Метод T-матриц распространён на задачи рассеяния изгибных волн отверстием неканонической формы, содержащимся в неограниченной тонкой пластине. Изгибные колебания пластины описаны в рамках теории Тимошенко–Миндлина.*

#### **SCATTERING OF FLEXURAL WAVES FROM A HOLE OF NONCLASSICAL FORM IN PLATES USING TIMOSHENKO-MINDLIN THEORY**

*The T-matrix method has been generalized on the problem of flexural waves scattering by a hole of non-classical form in an infinite thin plate. Flexural vibrations of the plate are described according to the Timoshenko–Mindlin plate theory.*

Ін-т прикл. проблем механіки і математики  
ім. Я. С. Підстригача НАН України, Львів

Одержано  
05.10.16