

Р.І.МОКРИК, Д.О.ПИР"ЄВ

КОНТАКТНА ЗАДАЧА ТЕРМОПРУЖНОСТІ ДЛЯ СМУГИ МАЛОЇ
ТОВЩИНИ

Нехай у пружну смугу товщиною h , що лежить на жорсткій півплощині, під дією сили і моменту втискується гладкий штамп, нагрітий до температури $T(x)$. Зовні штамп смуга вільна від навантаження і температура її границі дорівнює нулеві. Якщо смуга лежить без тертя на півплощині, то відповідну задачу назвемо задачею 1, якщо смуга зчеплена нерухомо з основою – задачею 2. Тепловий контакт між смугами і основою вважається ідеальним. Необхідно визначити контактні напруження під штампом $q(x)$.

Методами операційного числення описані задачі зводяться до знаходження функції $q^*(x)$ з наступного інтегрального рівняння першого роду:

$$\int_{-1}^1 q^*(\xi) K_m\left(\frac{x-\xi}{\lambda}\right) d\xi = Tf(x) - \int_{-1}^1 t(\xi) \theta_m\left(\frac{x-\xi}{\lambda}\right) d\xi; \quad (1)$$

$-1 \leq x \leq 1$

де $\lambda = ha^{-1}$, $f(x) = E[2\alpha(1-\nu^2)]^{-1} \delta(xa)$, $q^*(x) = q(xa)$, $t(\xi) =$

$= E \alpha_T [2(1-\nu)]^{-1} T(\xi a)$, 2α – величина площадки контакту;
 $\delta(xa)$ – осадка поверхні смуги в області контакту.

Ядра інтегральних рівнянь $K_m(t)$ і функції $\theta_m(t)$ мають вигляд:

$$K_m(t) = \int_0^\infty \frac{L_m(u)}{u} \cos tu du; \quad \theta_m(t) = \int_0^\infty \frac{N_m(u)}{u} \cos tu du;$$

$$L_1(u) = \frac{ch 2u - 1}{sh 2u + 2u}; \quad L_2(u) = \frac{(3-4\nu)shu ch u - u}{u^2 + 4(1-\nu)^2 + (3-4\nu)sh^2 u};$$

$$N_1(u) = \frac{\lambda^* + L_1(u)}{1 + \lambda^* ch u}; \quad \lambda^* = \frac{\lambda c}{\lambda n};$$

$m = 1, 2$ відповідають номерам задач; λ_c , λ_n - відповідно коефіцієнт теплопровідності матеріалу смуги і півплощини

$$N_2(u) = 2(1-\nu) \cdot \frac{u(\lambda^* - thu) - \lambda^*(1-2\nu)thu - 2(1-\nu)\lambda^*thu + 1}{[u^2 + 4(1-\nu)^2 + (3-4\nu)gh^2u](\lambda^* + thu) + \lambda^* + thu}.$$

Якщо прийняти температуру штампів $T(x) = 0$, з інтегральних рівнянь /1/ випливають рівняння чисто силових контактних задач, досліджених в роботах [1-4].

Зауважимо, що випадок $\lambda^* = 0$ відповідає підтримуванню нижньої границі смуги при нульовій температурі, а $(\lambda^*)^{-1} = 0$ теплоізоляції нижньої границі смуги. Для цих випадків введемо позначення

$$N_m(u) = N_{mj}(u)$$

$j = 1$, коли $\lambda^* = 0$ і $j = 2$, якщо $(\lambda^*)^{-1} = 0$.

Неважко показати, що функції $N_{mj}(u)u^{-1}$ поряд з функціями $L_m(u)u^{-1}$, які описані в роботі [4], зберігають ті ж самі властивості.

Асимптотичні при малих λ розв'язки інтегральних рівнянь /1/ можна одержати шляхом послідовних наближень.

Якщо $t(\xi)$ зобразити у вигляді

$$t(\xi) = \psi\left(\frac{1+\xi}{\lambda}\right) + \psi\left(\frac{1-\xi}{\lambda}\right) - \psi_1(\xi).$$

то розв'язок інтегрального рівняння /1/ у загальному випадку можна записати у формі

$$q^*(\xi) = q_0(\xi) + \sum_{n=1}^{\infty} [\bar{\omega}_+^n\left(\frac{1+\xi}{\lambda}\right) + \bar{\omega}_-^n\left(\frac{1-\xi}{\lambda}\right)]; \quad |\xi| \leq 1 \quad /2/$$

$$q_0(\xi) = \omega_+^0\left(\frac{1+\xi}{\lambda}\right) + \omega_-^0\left(\frac{1-\xi}{\lambda}\right) - \omega_1(\xi).$$

Функції $\bar{\omega}_\pm^n(t)$ визначаються послідовно зі співвідношень

$$\int_0^{\frac{2}{\lambda}} \bar{\omega}_\pm^n(\tau) K_m(\tau-t) d\tau = \int_{\frac{2}{\lambda}}^{\infty} \bar{\omega}_\pm^{n-1}(\tau) K_m\left(\frac{2}{\lambda} - \tau - t\right) d\tau - \quad /3/$$

$$- \delta_1^n \int_{\frac{2}{\lambda}}^{\infty} \left\{ \psi_+^n(\tau) - \psi_1[\tau(\lambda\tau-1)] \right\} \Theta_{mj}\left(\frac{2}{\lambda} - \tau - t\right) d\tau;$$

$$\bar{\omega}_{\pm}^{\circ}(\tau) = \omega_{\pm}^{\circ}(\tau) - \omega_{\pm}[\mp(\lambda\tau - 1)]; \quad \delta_1^n = \begin{cases} 1; & n=1, \\ 0; & n>1. \end{cases}$$

Застосовуючи перетворення Фур'є, функцію $\omega_{\pm}(\tau)$ можна записати у вигляді

$$\omega_{\pm}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\bar{\Phi}(\eta)}{\bar{K}_m(\eta)} e^{-i\eta\tau\lambda^{-1}} d\eta + \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\bar{\Psi}(\eta) \bar{\Theta}_{mj}(\eta)}{\bar{K}_m(\eta)} e^{-i\eta\tau\lambda^{-1}} d\eta,$$

де $\bar{K}_m(\xi) 2^{-1}$, $\bar{\Theta}_{mj}(\xi) 2^{-1}$, $\bar{\Psi}(\xi)$ - трансформанти Фур'є відповідно функцій $K_m(t)$, $\Theta_{mj}(t)$, $\Psi_1(\lambda t)$, а

$$\bar{\Phi}(\xi) = \frac{1}{2\pi\lambda^2} \int_{-\infty}^{\infty} [f(t) + f_+(t) + f_-(t)] e^{i\xi t\lambda^{-1}} dt.$$

Функції $f_-(t)$, $f_+(t)$ є продовженням функції $f(t)$ довільним чином відповідно в області $-\infty < t < -1$ і $1 < t < \infty$

Використовуючи метод Вінера - Хопфа функції $\omega_{\pm}^{\circ}(\xi)$ визначаємо за формулами

$$\omega_{\pm}^{\circ}(\xi) = S(\xi) \chi_{\pm} + S(\xi) \chi_{\mp}. \quad /4/$$

Тут введені позначення:

$$\chi_{\pm}(t) = \int_{-\infty + i\varepsilon}^{\infty + i\varepsilon} \bar{\Phi}_{\pm}(\eta) \chi(t, \eta) d\eta, \quad \chi(t, \eta) = \frac{e^{i\eta\lambda^{-1}t}}{\bar{K}_m^-(\eta)(\eta - t)},$$

$$\chi_{\pm}(t) = \int_{-\infty + i\varepsilon}^{\infty + i\varepsilon} \bar{\Psi}_{\mp}(\eta) \chi(t, \eta) d\eta, \quad \chi(t, \eta) = \frac{\bar{\Theta}_{mj}(\eta)}{\bar{K}_m^-(\eta)(\eta - t)},$$

$$\bar{\Psi}_{\mp}(\eta) = \frac{1}{2\pi\lambda^2} \int_0^{\infty} \Psi_{\mp}(\xi) e^{i\eta\xi\lambda^{-1}} d\xi, \quad S(x)f = \int_{-\infty + i\varepsilon}^{\infty + i\varepsilon} \frac{f(t) e^{-itx}}{2\pi i \bar{K}_m^+(t)} dt.$$

$\varepsilon > 0$; ε - як завгодно мале фіксоване число

$$\bar{\Phi}_{\pm}(\eta) = \frac{1}{2\pi\lambda^2} \int_{-\infty}^{\infty} [f(\pm\xi) + f_{\pm}(\pm\xi)] e^{i\eta\xi\lambda^{-1}} d\xi$$

$\bar{K}_m(z) = \bar{K}_m^+(z) \bar{K}_m^-(z)$, причому $\bar{K}_m^+(z)$ - регулярна функція в області $\Omega \cup (Im z > 0)$; $\bar{K}_m^-(z)$ - регулярна функція в області $\Omega \cup (Im z < 0)$; Ω - область регулярності функції $\bar{K}_m(z)$ і в якій відсутні її нулі.

$$\text{Розглянемо важливий частинний випадок } f(x) = E \delta [2\alpha(1-\nu^2)]^{-1} = f_0 = \text{const}, \\ t(x) = E \alpha_T T_0 [2(1-\nu)]^{-1} = t_0 = \text{const}$$

/плоский штамп нагрівтий до постійної температури/. Тоді $\omega_i(x)$ матиме вигляд

$$\omega_i(x) = f_0 (D_m \lambda)^{-1} + t_0 A_{mj} D_m^{-1}.$$

Використовуючи ідею наближеної факторизації [6], апроксимуємо функції $L_m(u)u^{-1}$ і $N_{mj}(u)u^{-1}$ виразами

$$\frac{L_m(u)}{u} \sim \frac{\sqrt{u^2 + \beta_m^2}}{u^2 + c_m}; \quad \frac{N_{mj}(u)}{u} \sim \frac{\sqrt{u^2 + \beta_m^2} (u^2 + d_{mj})}{(u^2 + c_m)(u^2 + \beta_{mj}^2)}, \quad /5/$$

задача 1: $\beta_1 = 1$, $c_1 = 2$; задача 2: $\beta_2 = 1,037$, $c_2 = 2,54$ при $\nu = 0,3$;

задача 1-1: $d_{11} = 0$, $\beta_{11} = 0$; задача 1-2: $d_{12} = 3$, $\beta_{12} = 1,5$;

задача 2-1: $d_{21} = 1,852$, $\beta_{21} = 1,059$ при $\nu = 0,3$; задача 2-2: $d_{22} = 3,749$, $\beta_{22} = 1,071$ при $\nu = 0,3$.

З /4/, враховуючи /5/, одержуємо формулу для контактного напруження в нульовому наближенні:

$$q_w(\tau) = \left[\frac{E \delta_0 \omega(\tau)}{2(1-\nu^2) D_m \beta_m \alpha} + \psi(\tau) \frac{E T_0 \alpha_T \lambda s_1}{2(1-\nu) \beta_m} \right] \frac{1}{\sqrt{1-\tau^2}}; \quad |\tau| \leq 1$$

$$\omega(\tau) = \sqrt{\frac{D_m \beta_m}{\pi}} (d_- e^{-\frac{\tau^2}{2}} + d_+ e^{-\frac{\tau^2}{2}}) + [\text{erf}(d_+) + \text{erf}(d_-) - 1] d_+ d_-;$$

$$\psi(\tau) = s_2 \sqrt{\frac{\beta_m}{\pi}} (d_- e^{-\frac{\tau^2}{2}} + d_+ e^{-\frac{\tau^2}{2}}) - [2 \text{ch}(\beta_+^2) + 2 \text{ch}(\beta_-^2) +$$

$$+ \frac{d_{mj}}{\beta_{mj} s_1} - e^{\beta_+^2} \text{erf}(f_+) - e^{\beta_-^2} \text{erf}(f_-)] d_+ d_-.$$

Аналогічно дістаємо вираз для прогину поза штампом

$$\delta(a - a\lambda t) = \delta_0 [1 - \operatorname{erf} \sqrt{B_m t} + \sqrt{1 - k_m} \operatorname{erf} \sqrt{B_m(1 - k_m)t} e^{\sqrt{C_m} t}] + \\ + h(1 + \nu) d_T T_0 S_1 S_3 [\sqrt{B_m(1 - k_m)} e^{\sqrt{C_m} t} \operatorname{erf} \sqrt{B_m(1 - k_m)t} - \\ - \sqrt{B_m(1 - k_{mj})} e^{\sqrt{\beta_{mj}} t} \operatorname{erf} \sqrt{B_m(1 - k_{mj})t}]; \quad -\infty < t < 0,$$

де $D_m = B_m C_m^{-1}$; $k_m = \sqrt{C_m} B_m^{-1}$, $k_{mj} = \sqrt{\beta_{mj}} B_m^{-1}$, $A_{mj} = B_m d_{mj} (C_m \beta_{mj})^{-1}$;

$$\alpha_{\pm} = [(1 \pm \tau) B_m \lambda^{-1}]^{0.5}; \quad \beta_{\pm} = [(1 \pm \tau) \sqrt{\beta_{mj}} \lambda^{-1}]^{0.5}; \quad \gamma_{\pm} = (\alpha_{\pm}^2 + \beta_{\pm}^2)^{0.5};$$

$$S_1 = \frac{\alpha_{mj} - \beta_{mj}}{2\beta_{mj}}; \quad S_2 = \frac{(\sqrt{\beta_{mj}} + B_m)^{0.5}}{\sqrt{C_m} + \sqrt{\beta_{mj}}}; \quad S_3 = \frac{(\sqrt{\beta_{mj}} + B_m)^{0.5}}{C_m - \beta_{mj}}.$$

При $T_0 = 0$ одержуємо результати чисто силової контактної задачі. Використовуючи знайдене нульове наближення $q_0(\tau)$, з [3] знаходимо $\bar{\omega}'(\tau)$ і так далі. Вираз для $\bar{\omega}'(\tau)$ з точністю до членів порядку λ^μ ($\mu > 1$) має вигляд

$$\bar{\omega}'(\tau) = \frac{f_0}{D_m \lambda} \sqrt{\frac{\lambda}{2\pi}} e^{-B_m \frac{\tau}{\lambda}} \left\{ \sqrt{\frac{2}{C_m}} \frac{1 - k_m}{1 + k_m} \frac{e^{-B_m \tau}}{\sqrt{\pi \tau}} + (1 - k_m) \times \right. \\ \times \sqrt{D_m} e^{B_m \tau} [\operatorname{erf} \sqrt{2B_m \tau} - 1] \left. \right\} + t_0 S_1 \left\{ \sqrt{\frac{\lambda}{2\pi}} e^{-B_m \frac{\tau}{\lambda}} \times \right. \\ \times \left[\sqrt{\frac{2}{B_m}} \frac{1}{1 + k_m} \frac{e^{-B_m \tau}}{\sqrt{\pi \tau}} + e^{B_m \tau} (\operatorname{erf} \sqrt{2B_m \tau} - 1) \right] \left(S_2 - \frac{1}{(B_m + \sqrt{C_m})^{0.5}} \right) - \\ \left. - e^{\sqrt{\beta_{mj}} \frac{\tau}{\lambda}} \left[S_2 \frac{e^{-\beta_{mj} \tau}}{\sqrt{\pi \tau}} + e^{\sqrt{\beta_{mj}} \tau} (\operatorname{erf} \sqrt{B_m(1 + k_{mj}) \tau} - 1) \right] \right\}; \quad 0 \leq \tau < \infty.$$

Обчислення показали, що на відміну від чисто силових контактних задач [1, 3, 5], у контактних задачах термопружності нульове наближення є недостатнім, необхідним є знаходження принаймні першого наближення. У розглянутому частинному випадку врахування другого наближення при $\lambda < 1$ змінює розв'язок менше ніж на 0,2%.

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. А л е к с а н д р о в В.М. О приближенном решении одного типа интегральных уравнений. - ПММ, 1962, т. 26, вып. 5.
2. А л е к с а н д р о в В.М. К решению некоторых контактных задач теории упругости. - ПММ, 1963, т.27, вып.5.
3. Б а б е ш к о В.А. Асимптотические свойства решений одного класса интегральных уравнений, возникающих в теории упругости и математической физике. - ДАН СССР, 1969, т.186, № 6.
4. А л е к с а н д р о в В.М. Асимптотические методы в контактных задачах теории упругости. - ПММ, 1968, т.32, вып. 5.
5. А л е к с а н д р о в В.М. Асимптотическое решение контактной задачи для тонкого упругого слоя. - ПММ, 1969, т.33, вып. 1.
6. Koiter W. J. *Approximate solution of Wigner. Hopf type integral equations with applications, part 1-3.* - Proc. Koninkl. Ned. Akad. Wet., 1954, Bd. 57, No. 5.

УДК 539.3

В.П. ВУШКО

ІЗОТРОПНА ПЛАСТИНКА З НЕСИМЕТРИЧНО ПІДКРІПЛЕННЯМ ЕЛІПТИЧНИМ ОТВОРОМ

Розглянемо пружну рівновагу ізотропної пластинки товщиною $2h$ з еліптичним отвором L , край якого несиметрично підсилений пружним кільцем сталого перерізу. Площина осі кільця зміщена від серединної площини пластинки на величину ξ_0 /ексцентриситет підсилення/. Напруженодеформований стан підсилюючого кільця описується рівняннями теорії тонких криволінійних стержнів. Незалежно від навантаження пластинка знає згинальний і узагальнено плоского напружених станів.

Будемо вважати, що підсилюючий стержень вільний від навантаження, а напруження та згинальні моменти у віддалених /від отвору/ частинах пластинки дорівнюють:

$$\sigma_x^\infty = p; \quad \sigma_y^\infty = q; \quad \tau_{xy}^\infty = z; \quad M_x^\infty = M_1; \\ M_y^\infty = M_2; \quad H_{xy}^\infty = M_{12}$$