

Рис. 3.

На рис. 3 зображені нестационарні переміщення $(\rho C^2 / P_0)W$ залежно від безрозмірного часу $\tau_1 = \tau - \ell_0$ для частоти заповнення $\omega_0 = 9,3$, кута $\theta = 0$ і тривалості імпульсу, який дорівнює п'яти періодам синусоїди / $\ell_0 = 3,37805/$. У верхній частині рисунку показаний падаючий імпульс.

Список літератури: 1. Нигул У.К. и др. Эхо-сигналы от упругих объектов. – Таллин, 1974. 2. Prasad C. On vibrations of spherical shells. – J. Acoustical Society of America, 1964, vol. 36, No. 3. 3. Bauer F.L., Rutishauser H. Stiefel S. New aspects in numerical quadrature. – Pros. Sympos. Appl. Math., 1963, vol. 15.

УДК 539.3

Д.В.Гриліцький, Б.Г.Шелестовський

КВАЗІСТАЦІОНАРНА ТЕМПЕРАТУРНА ЗАДАЧА

ТЕОРІЇ ПРУЖНОСТІ ДЛЯ ІЗОТРОПНОГО ШАРУ

Розглянемо плоскопаралельний шар скінченної товщини h , поверхні якого вільні від зовнішнього навантаження. На верхній площині шару в кругі радіуса a задана температура T_0 , яка рухається з постійною швидкістю V в напрямі осі ξ прямокутної системи

координат ξ_1 , ξ_2 , ξ_3 /рис. I/. Зовні рухомого круга і на нижній площині шару $z=h$ відбувається теплообмін з оточуючим середовищем за законом Ньютона. Визначимо величину та характер розподілу температурного поля і температурних напруженів у плоскопаралельному шарі.

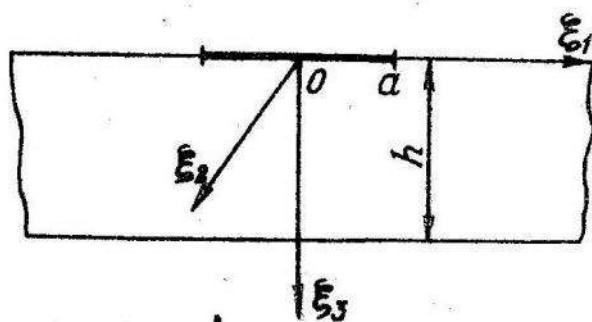


Рис. I.

Рівняння тепlopровідності має вигляд [I]

$$(\nabla^2 - \frac{1}{\alpha} \frac{\partial}{\partial t}) T = 0, \quad /I/$$

де

$$\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial \xi_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial \xi_2^2} + \frac{\partial^2}{\partial \xi_3^2}; \quad \alpha = \frac{\lambda}{c\rho};$$

λ - коефіцієнт тепlopровідності; c - питома теплоємність; ρ - густота.

Спрощення задачі одержимо за умови застосування рухомої системи координат x , y , z , яка зв'язана з рухомим температурним шаром так, що початок координат поміщене у центрі круга радіуса a . Принимо цю систему паралельною системі ξ_1 , ξ_2 , ξ_3 , тоді залежності між координатами обох систем

$$\xi_1 = Vt + x, \quad \xi_2 = y, \quad \xi_3 = z.$$

Рівняння тепlopровідності /I/ та граничні умови у рухомій системі координат наберуть вигляду

$$(\nabla^2 + 2M \frac{\partial}{\partial x}) T = 0, \quad 2M = \frac{V}{\alpha}, \quad /2/$$

$$T = T_0, \quad 0 \leq r < a, \quad \frac{\partial T}{\partial z} = KT, \quad r > a, \quad z = 0. \quad /3/$$

$$\frac{\partial T}{\partial z} = -K T, \quad z = h, \quad 0 < r < \infty. \quad /4/$$

Розв'язок рівняння /2/ шукаємо як

$$T(x, y, z) = e^{-Mz} F(x, y, z). \quad /5/$$

Підставивши /5/ в /2/, одержимо

$$\nabla^2 F - M^2 F = 0. \quad /6/$$

Зобразимо функцію F у вигляді розкладу в ряд Фур'є по кутовій координаті φ , враховуючи, що F - парна функція

$$F = \sum_{n=0}^{\infty} F_n(r, z) \cos n\varphi. \quad /7/$$

Скористаємося циліндричною системою координат r, φ, z

$$x = r \cos \varphi, \quad y = r \sin \varphi, \quad z = z.$$

Підставивши /7/ у рівняння /6/, матимемо

$$\sum_{n=0}^{\infty} \left[\frac{\partial^2 F_n}{\partial z^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial F_n}{\partial r} + \frac{\partial^2 F_n}{\partial r^2} - (M^2 + \frac{n^2}{r^2}) F_n \right] \cos n\varphi = 0. \quad /8/$$

Застосувавши до співвідношення /8/ інтегральне перетворення Ханкеля, використавши його властивості та теорему обернення, знайдемо

$$F = \sum_{n=0}^{\infty} \cos n\varphi \int_0^\infty p \left[A_n(p) \operatorname{sh} \beta z + B_n(p) \operatorname{ch} \beta z \right] J_n(pr) dp,$$

$$\beta = \sqrt{p^2 + M^2}, \quad /9/$$

де $J_n(pr)$ - функція Бесселя першого роду.

Задовільняючи граничні умови /4/ і /3/, одержуємо

$$B_n = -H(p) A_n(p), \quad H(p) = \frac{\beta + K_1 t h \beta h}{\beta t h \beta h + K_1},$$

$$\sum_{n=0}^{\infty} \cos n\varphi \int_0^\infty \Phi_n(p) J_n(pr) dp = -T_0 e^{Mz \cos \varphi} \quad /10/$$

$$\sum_{n=0}^{\infty} \cos n\varphi \int_0^\infty \frac{p \Phi_n(p)}{1 - g(p)} J_n(Rz) dp = 0, \quad r > a,$$

де введемо позначення

$$\rho H(p) A_n(p) = \Phi_n(p); \quad 1 - g(p) = \frac{\rho H(p)}{\beta + K H(p)}. \quad /III/$$

Розкладемо $e^{Mz \cos \varphi}$ у ряд Фур'є

$$e^{Mz \cos \varphi} = I_0(Mz) + 2 \sum_{n=1}^{\infty} I_n(Mz) \cos n\varphi, \quad /I2/$$

де $I_n(Mz)$ – модифікована функція Бесселя.

Прирівнямо члени при $\cos n\varphi$ у співвідношенні /I0/, з врахуванням /I2/ маємо

$$\int_0^\infty \Phi_n(p) J_n(pr) dp = \omega(r), \quad 0 \leq r < a; \\ \int_0^\infty \frac{p \Phi(p)}{1 - g(p)} J_n(pr) dp = 0, \quad r > a, \quad /I3/$$

$$\omega(r) = -2 \gamma'_n I_n(Mz), \quad \gamma'_n = \begin{cases} \frac{1}{2} T_0, & n=0, \\ T_0, & n \geq 1. \end{cases}$$

Позначимо

$$\frac{\Phi_n(\lambda)}{1 - g(\lambda)} = f_n(\lambda), \\ f_n(\lambda) = \sqrt{\frac{\pi \lambda}{2}} \int_0^{a^{1/2}} t^{1/2} \varphi_n(t) J_{n-1/2}(\lambda t) dt, \quad /I4/$$

парні інтегральні рівняння /I3/ вводяться до інтегрального рівняння Фредгольма 2-го роду відносно функції $\varphi_n(t)$ [2]

$$\varphi_n(t) = \frac{2}{\pi} \left[\Psi_n(t) + \frac{1}{2} \int_0^a M_n(x, t) \varphi_n(x) dx \right], \quad /I5/$$

ядро і вільний член якого мають вигляд

$$M_n(x, t) = \pi \sqrt{xt} \int_0^a \lambda g(\lambda) J_{n-1/2}(\lambda x) J_{n-1/2}(\lambda t) d\lambda, \quad /I6/$$

$$t^n \Psi_n(t) = \lim_{x \rightarrow 0} [x^n \omega(x)] + nt^n \int_0^{a^{1/2}} \omega_n(t \sin \theta) \sin^{n-1} \theta d\theta + \\ + t^{n+1} \int_0^{a^{1/2}} \omega'_n(t \sin \theta) \sin^n \theta d\theta. \quad /I7/$$

Відзначимо, що у випадку, коли нагріта область рухається по поверхні півпростору, а зовні нагрітої області підтримується нульова

температура, розв'язок рівняння тепlopровідності має вигляд

$$T = 2e \sum_{n=0}^{\infty} \gamma_n \int_0^{\infty} \rho \frac{m I_{n-1}(ma) J_n(pr) - p I_n(ma) J_{n-1}(pr)}{m^2 + p^2} x \\ \times J_n(pr) e^{-\sqrt{p^2 + m^2} z} dp \cdot \cos n\varphi. \quad /18/$$

Визначення квазистаціонарного розподілу напружень у плоскому випадку, зумовленого рухом розривного температурного поля, присвячена праця [3].

Для знаходження квазистаціонарних температурних напружень скористаємося термопружним потенціалом переміщень, який задоволяє рівняння [1]

$$\nabla^2 \Phi = mT, \quad m = \frac{1+\nu}{1-\nu} a, \quad /19/$$

де a – коефіцієнт лінійного температурного розширення.

Підставивши замість T в /2/ його вираз з /19/, одержимо

$$T + \frac{2M}{m} \cdot \frac{\partial \Phi}{\partial x} = 0,$$

звідки

$$\Phi = -\frac{m}{2M} \int_{-\infty}^x T(x, y, z) dx \quad /20/$$

Поверхні шару вільні від зовнішнього навантаження, тому задоволення граничних умов $\sigma_{zz}=0, \tau_{zx}=0, \tau_{zy}=0, z=0, z=h$

приводить до розв'язання першої основної задачі теорії пружності для шару.

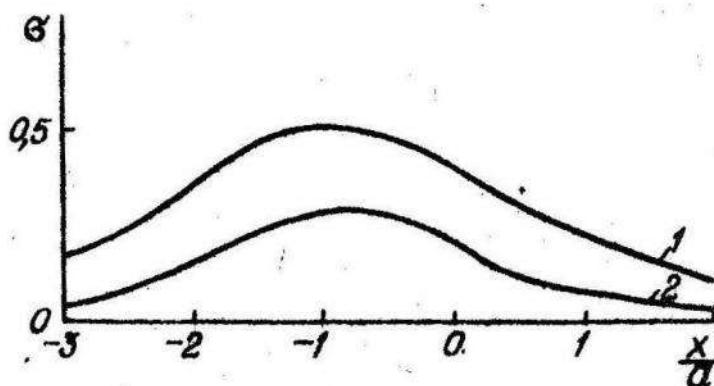


Рис. 2.

Інтегральне рівняння /15/ розв'язували зведенням до алгебраїчної системи рівнянь, використовуючи квадратурну формулу Гауса. На рис. 2 показано графік розподілу напруження σ_{xx} . При цьому

$$G = \frac{1-\nu}{1+\nu} \frac{\sigma_{xx}}{2\delta_a T_0}; \quad \mu a = 1, \quad h = 1, \quad ka = 0.5, \quad k_a = 1.$$

Крива 1 - σ при $\xi = 0$, крива 2 - при $\frac{\xi}{h} = 0.5$.

Список літератури: 1. Новаккий В. Вопросы термоупругости. - М.: Изд-во АН СССР, 1962. 2. Уфлянд Я.С. Интегральные преобразования в задачах теории упругости. - М.;Л.: Изд-во АН СССР, 1967. 3. Яханшахи А. Квазистатическое распределение напряжений, обусловленное движущимся по плоской границе разрывным распределением температуры. - Прикладная механика. ТАОИМ, 1966, № 4.

УДК 533.6.013.42

В.Я.Онищук

АКУСТИЧНЕ ПОЛЕ ВІД СУЦІЛЬНОЇ ПРУЖНОЇ СФЕРИ

I. Розглянемо суцільну пружну сферу, занурену в безмежну ідеальну стисливу рідину, на яку діє зосереджений силовий імпульс скінченної тривалості $0 \leq t \leq t_0$, прикладений у точці з координатами (r, θ, φ) , причому

$$\rho_i = \rho_0 f(t) \frac{\delta(\theta - \theta_0) \delta(\varphi - \varphi_0)}{\sin \theta} [H(t) - H(t - t_0)], \quad /I.I/$$

$$t = Ct/R_1, \quad t_0 = Ct_0/R_1.$$

У формулі /I.I/ і далі ρ_i - тиск, викликаний зосередженим імпульсом; ρ_0 - постійна, яка має розмірність тиску; $f(t)$ - функція, що визначає закон зміни тиску в імпульсі; $H(t)$ - одинична функція Хевісаїда; $\delta(\theta)$ - функція Дірака; R, θ, φ - сферичні координати; t - час; t_0 - тривалість імпульсу; R_1 - радіус сфери; E, ν, ρ_1 - модуль пружності, коефіцієнт Пуассона і густина матеріалу сфери; ρ, C - густина рідини і швидкість звуку в рідині; $\sigma_{zz}, \sigma_{z\theta}, \sigma_{z\varphi}$ - компоненти тензора напруження у сфері. Всі лінійні величини віднесені до радіуса сфери.