

решение которого

$$\alpha = C_1 J_\nu(x) + C_2 Y_\nu(x).$$

По начальным условиям $t = 0$, $\alpha = \alpha_0$, $\alpha_0 = 0$ находим C_1 и C_2 :

$$C_1 = \frac{1}{2} \pi \alpha_0 \frac{a}{\eta \nu_0} Y'_\nu \left(\frac{a}{\eta \nu_0} \right), \quad C_2 = \frac{1}{2} \pi \alpha_0 \frac{a}{\eta \nu_0} J'_\nu \left(\frac{a}{\eta \nu_0} \right).$$

На рис. 3 представлены графики $\alpha = \alpha(t)$ для случая $\eta = 0,01$ 1/м (кривая 1) и $\eta = 0,005$ 1/м (кривая 2) при условии, что $R = 10^4$ м, $r = 1$ м, $\nu_0 = 100$ м/с, $\alpha_0 = 0,3$ рад.

Ивано-Франковский институт
нефти и газа

Поступила в редколлегию
15.X 1976 г.

УДК 539.377

Ю. М. Коляно, Е. Г. Иванык

ДИНАМИЧЕСКАЯ ЗАДАЧА ТЕРМОУПРУГОСТИ ДЛЯ СОСТАВНОГО ЦИЛИНДРА, ПОДВЕРГАЕМОГО ПЕРИОДИЧЕСКОМУ ТЕПЛОВОМУ ВОЗДЕЙСТВИЮ

Рассмотрим длинный составной цилиндр радиуса R_2 с неподвижными торцами, состоящий из цилиндра радиуса R_1 , сопряженного с толстостенной оболочкой из другого материала. Пусть температура свободной от внешней нагрузки поверхности $r = R_2$ изменяется во времени по периодическому закону, т. е. $t|_{r=R_2} = t_0 e^{i\omega\tau}$, $-\infty < \tau < +\infty$.

Представим физико-механические характеристики цилиндра в виде

$$\rho(r) = \rho_1 + (\rho_2 - \rho_1) S_-(r - R_1), \quad (1)$$

где ρ_2 , ρ_1 — соответственно характеристики оболочки и заполнителя; $S_-(r - R_1) = \begin{cases} 1, & r \geq R_1 \\ 0, & r < R_1 \end{cases}$ — асимметричная единичная функция. Возникающее при этом периодическое температурное поле в составном цилиндре известно [1]. Обусловленные этим температурным полем напряжения определяются формулами [2]

$$\begin{aligned} \sigma_{rr} &= 2\mu(r) \frac{\partial u}{\partial r} + \lambda(r) \left(\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r} \right) - \beta(r) t(r, \tau), \\ \sigma_{\varphi\varphi} &= 2\mu(r) \frac{u}{r} + \lambda(r) \left(\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r} \right) - \beta(r) t(r, \tau), \\ \sigma_{zz} &= \lambda(r) \left(\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r} \right) - \beta(r) t(r, \tau), \end{aligned} \quad (2)$$

где $u(r, \tau)$ — радиальное перемещение, удовлетворяющее уравнению

$$\begin{aligned} \mu(r) \Delta u + [\lambda(r) + \mu(r)] \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r} \right) - \mu(r) \frac{u}{r^2} + 2 \frac{\partial \mu(r)}{\partial r} \frac{\partial u}{\partial r} + \\ + \frac{\partial \lambda(r)}{\partial r} \left(\frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r} \right) - \frac{\partial}{\partial r} [\beta(r) t(r, \tau)] = \rho(r) \frac{\partial^2 u}{\partial \tau^2}; \end{aligned} \quad (3)$$

$\lambda(r)$, $\mu(r)$ — коэффициенты Ламе кусочно-однородного цилиндра; $\beta(r) = [3\lambda(r) + 2\mu(r)] \alpha_t(r)$; $\alpha_t(r)$ — температурный коэффициент линейного расширения; $\rho(r)$ — плотность.

Напряжение σ_{rr} и перемещение u должны удовлетворять граничным условиям

$$\sigma_{rr} = 0 \text{ при } r = R_2, \quad u = 0 \text{ при } r = 0. \quad (4)$$

Подставляя (1) в уравнение (3), приводим его к виду

$$\Delta u - \frac{u}{r^2} - f(r) \frac{\partial^2 u}{\partial \tau^2} = \varphi(r) \frac{\partial t}{\partial r} + \left(\varepsilon t - \varepsilon_1 \frac{\partial u}{\partial r} - \frac{\kappa}{R_1} u \right) \Big|_{r=R_1} \delta_-(r - R_1), \quad (5)$$

где

$$\begin{aligned}
 f(r) &= f_1 + (f_2 - f_1) S_-(r - R_1); \quad f_i = \rho_i / (\lambda_i + 2\mu_i); \\
 \varphi(r) &= \varphi_1 + (\varphi_2 - \varphi_1) S_-(r - R_1); \quad \varphi_i = \beta_i / (\lambda_i + 2\mu_i), \quad i = 1, 2; \\
 \varepsilon &= (\beta_2 - \beta_1) / (\lambda_1 + 2\mu_1); \quad \varepsilon_1 = (\lambda_2 + 2\mu_2) / (\lambda_1 + 2\mu_1) - 1; \\
 \kappa &= (\lambda_2 - \lambda_1) / (\lambda_1 + 2\mu_1); \quad \delta_-(r - R_1) = \frac{dS_-(r - R_1)}{dr}.
 \end{aligned}$$

Решение уравнения (5) ищем в виде

$$u(r, \tau) = U(r) e^{i\omega\tau}. \quad (6)$$

Подставляя (6) в (5) для определения функции $U(r)$, получаем следующее уравнение:

$$\begin{aligned}
 \Delta U + \left[\frac{\omega^2}{c_1^2} + \left(\frac{\omega^2}{c_2^2} - \frac{\omega^2}{c_1^2} \right) S_-(r - R_1) - \frac{1}{r^2} \right] U = \varphi(r) \frac{d\Theta}{dr} + \\
 + \left(\varepsilon\Theta - \varepsilon_1 \frac{dU}{dr} - \frac{\kappa}{R_1} U \right) \Big|_{r=R_1} \delta_-(r - R_1),
 \end{aligned} \quad (7)$$

где $\Theta(r)$ — функция, определенная в работе [1]: $c_i^2 = (\lambda_i + 2\mu_i) / \rho_i$.

Аналогично работе [1] решение уравнения (7) находим в виде

$$\begin{aligned}
 U(r) &= F_1 G_J(r) + F_2 G_V(r) + \varphi(r) b(r) \frac{d\Theta}{dr} - \frac{\pi\varphi_1 R_1 b_1}{2} \left[\xi_1^2 \Theta \Big|_{r=R_1} Q_{11}(r) - \right. \\
 &- \eta_1 \frac{d\Theta}{dr} \Big|_{r=R_1} Q_{01}(r) \Big] S_+(R_1 - r) - \frac{\pi\varphi_2 R_1 b_2}{2} \left[\xi_2^2 \Theta \Big|_{r=R_1} Q_{12}(r) - \right. \\
 &\left. - \eta_2 \frac{d\Theta}{dr} \Big|_{r=R_1} Q_{02}(r) \right] S_-(r - R_1).
 \end{aligned} \quad (8)$$

Здесь

$$\begin{aligned}
 G_V(r) &= V_1(\eta_1 r) S_+(R_1 - r) + \frac{\pi R_1}{2} \{ [\eta_2 Y_0(\eta_2 R_1) V_1(\eta_1 R_1) - \\
 &- \eta_1 Y_1(\eta_2 R_1) V_0(\eta_1 R_1)] J_1(\eta_2 r) + [\eta_1 J_1(\eta_2 R_1) V_0(\eta_1 R_1) - \\
 &- \eta_2 J_0(\eta_2 R_1) V_1(\eta_1 R_1)] Y_1(\eta_2 r) \} S_-(r - R_1);
 \end{aligned}$$

$$Q_{nm}(r) = J_n(\eta_m R_1) Y_1(\eta_m r) - Y_n(\eta_m R_1) J_1(\eta_m r), \quad n = 0, 1; \quad m = 1, 2;$$

$$b(r) = b_1 + (b_2 - b_1) S_-(r - R_1);$$

$$b_j = (\eta_j^2 + \xi_j^2)^{-1}; \quad \eta_j^2 = \omega^2 / c_j^2; \quad \xi_j^2 = \frac{i\omega}{a_j}, \quad j = 1, 2;$$

$$S_+(R_1 - r) = 1 - S_-(r - R_1);$$

$J_\nu(\eta)$, $Y_\nu(\eta)$ — функции Бесселя первого и второго рода.

Из формулы (8) следует, что

$$\begin{aligned}
 U \Big|_{r=R_1} &= F_1 J_1(\eta_1 R_1) + F_2 Y_1(\eta_1 R_1), \\
 \frac{dU}{dr} \Big|_{r=R_1} &= (1 + \varepsilon_1)^{-1} \left\{ F_1 \left[\eta_1 J_0(\eta_1 R_1) - \frac{1 + \kappa}{R_1} J_1(\eta_1 R_1) \right] + \right. \\
 &\left. + F_2 \left[\eta_1 Y_0(\eta_1 R_1) - \frac{1 + \kappa}{R_1} Y_1(\eta_1 R_1) \right] \right\}.
 \end{aligned} \quad (9)$$

Подставляя (8) в (6) и далее в (2), получаем такие выражения температурных напряжений:

$$\begin{aligned}
 \sigma_{rr} = \operatorname{Re} \sigma_{rr} + i \operatorname{Im} \sigma_{rr} &= \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + \frac{\lambda(r)}{r} \operatorname{Re} U \right\} \cos \omega\tau - \\
 - \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + \frac{\lambda(r)}{r} \operatorname{Im} U \right\} \sin \omega\tau - \beta(r) \operatorname{Re} t +
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& + i \left\langle \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + \frac{\lambda(r)}{r} \operatorname{Im} U \right\} \cos \omega \tau + \right. \\
& \left. + \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + \frac{\lambda(r)}{r} \operatorname{Re} U \right\} \sin \omega \tau - \beta(r) \operatorname{Im} t \right\rangle, \\
\sigma_{\varphi\varphi} = \operatorname{Re} \sigma_{\varphi\varphi} + i \operatorname{Im} \sigma_{\varphi\varphi} = & \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \frac{\operatorname{Re} U}{r} + \lambda(r) \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} \right\} \cos \omega \tau - \\
& - \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \frac{\operatorname{Im} U}{r} + \lambda(r) \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} \right\} \sin \omega \tau - \beta(r) \operatorname{Re} t + \\
& + i \left\langle \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \frac{\operatorname{Im} U}{r} + \lambda(r) \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} \right\} \cos \omega \tau + \left\{ [\lambda(r) + 2\mu(r)] \frac{\operatorname{Re} U}{r} + \right. \right. \\
& \left. \left. + \lambda(r) \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} \right\} \sin \omega \tau - \beta(r) \operatorname{Im} t \right\rangle, \quad (10)
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
\sigma_{zz} = \operatorname{Re} \sigma_{zz} + i \operatorname{Im} \sigma_{zz} = & \lambda(r) \left[\operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Re} U}{r} \right] \cos \omega \tau - \\
- \lambda(r) \left[\operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Im} U}{r} \right] \sin \omega \tau - & \beta(r) \operatorname{Re} t + i \left\{ \lambda(r) \left[\operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Im} U}{r} \right] \cos \omega \tau + \right. \\
& \left. + \lambda(r) \left[\operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Re} U}{r} \right] \sin \omega \tau - \beta(r) \operatorname{Im} t \right\}.
\end{aligned}$$

Отметим, что действительные и мнимые части в формулах (10) — (12) соответствуют температурным напряжениям в случае, когда температура поверхности составного цилиндра изменяется во времени соответственно в виде $t_0 \cos \omega t$ и $t_0 \sin \omega t$. В частности, для последнего случая напряжения на поверхности соединения $r = R_1$ имеют вид

$$\begin{aligned}
\sigma_r = & \left[A_1 \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + A_2 \frac{\operatorname{Re} U}{R_1} - \Omega_s \right] \sin (Pd Fo) + \\
& + \left[A_1 \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + A_2 \frac{\operatorname{Im} U}{R_1} - \Omega_c \right] \cos (Pd Fo), \\
\sigma_\varphi = & \left[A_1 \frac{\operatorname{Re} U}{R_1} + A_2 \operatorname{Re} \frac{dU}{dr} - \Omega_s \right] \sin (Pd Fo) + \left[A_1 \frac{\operatorname{Im} U}{R_1} + \right. \\
& \left. + A_2 \operatorname{Im} \frac{dU}{dr} - \Omega_c \right] \cos (Pd Fo), \quad (11) \\
\sigma_z = & \left[A_2 \left(\operatorname{Re} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Re} U}{R_1} \right) - \Omega_s \right] \sin (Pd Fo) + \\
& + \left[A_2 \left(\operatorname{Im} \frac{dU}{dr} + \frac{\operatorname{Im} U}{R_1} \right) - \Omega_c \right] \cos (Pd Fo),
\end{aligned}$$

где Ω_s , Ω_c определены в [1],

$$A_1 = (\lambda_2 + 2\mu_2) \varphi_2 / \beta_2; \quad A_2 = \lambda_2 \varphi_2 / \beta_2;$$

$$\operatorname{Re} U = \operatorname{Re} F_1 J_1(l_1 Pd) + \operatorname{Re} F_2 Y_1(l_1 Pd);$$

$$\operatorname{Im} U = \operatorname{Im} F_1 J_1(l_1 Pd) + \operatorname{Im} F_2 Y_1(l_1 Pd);$$

$$\begin{aligned}
\operatorname{Re} \frac{dU}{dr} = (1 + \varepsilon_1)^{-1} \left\{ \frac{\operatorname{Re} F_1}{R_1} [l_1 Pd J_0(l_1 Pd) - (1 + \kappa) J_1(l_1 Pd)] + \right. \\
\left. + \frac{\operatorname{Re} F_2}{R_1} [l_1 Pd Y_0(l_1 Pd) - (1 + \kappa) Y_1(l_1 Pd)] + \frac{\varepsilon}{\varphi_2} \Omega_s \right\};
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
\operatorname{Im} \frac{dU}{dr} = (1 + \varepsilon_1)^{-1} \left\{ \frac{\operatorname{Im} F_1}{R_1} [l_1 Pd J_0(l_1 Pd) - (1 + \kappa) J_1(l_1 Pd)] + \right. \\
\left. + \frac{\operatorname{Im} F_2}{R_1} [l_1 Pd Y_0(l_1 Pd) - (1 + \kappa) Y_1(l_1 Pd)] + \frac{\varepsilon}{\varphi_2} \Omega_c \right\};
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& \frac{\operatorname{Re} F_1}{R_1} = \Gamma_J^{-1}(\operatorname{Pd}) \left\{ \frac{l_4^2 \operatorname{Pd}^2}{1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2} - \frac{\operatorname{Re} F_2}{R_1} \Gamma_V(\operatorname{Pd}) + \right. \\
& + \frac{\pi \varepsilon \varepsilon_1 \sqrt{K_a \operatorname{Pd}} L_1(\operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} \varphi_2 \operatorname{Pd}^2 (K_a^2 + l_2^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_2^2 \operatorname{Pd}^2 - \operatorname{Pd} K_a) \Omega_s^{(1)} + (l_2^2 \operatorname{Pd}^2 + \operatorname{Pd} K_a) \Omega_c^{(1)}] - \\
& - \frac{\pi \varepsilon_1 K_a L_1(\operatorname{Pd})}{2 K_\varphi (K_a^2 + l_2^4 \operatorname{Pd}^2)} [K_a \Omega_s - l_2^2 \operatorname{Pd} \Omega_c] - \frac{\pi \varepsilon_1 L_1(\operatorname{Pd})}{2 \varphi_2} \Omega_s + \\
& + \frac{\pi L_1(\operatorname{Pd})}{2(1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [l_4^2 \operatorname{Pd} \Omega_s + \Omega_c] + \frac{(1 - \varkappa_1) \sqrt{\operatorname{Pd}}}{2 \sqrt{2} \operatorname{Pd}^2 (1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_4^2 \operatorname{Pd} + \operatorname{Pd}) H_s + \\
& + (l_4^2 \operatorname{Pd} - \operatorname{Pd}) H_c] - \frac{\pi l_4 \sqrt{\operatorname{Pd}} K_a L_0(\operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} (1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_4^2 \operatorname{Pd} - 1) \Omega_s^{(1)} + \\
& + (l_4^2 \operatorname{Pd} + 1) \Omega_c^{(1)}] \Big\}; \\
& \frac{\operatorname{Im} F_1}{R_1} = \Gamma_J^{-1}(\operatorname{Pd}) \left\{ - \frac{l_4^2 \operatorname{Pd}}{1 + l_4^4 \operatorname{Pd}} - \frac{\operatorname{Im} F_2}{R_1} \Gamma_V(\operatorname{Pd}) + \right. \\
& + \frac{\pi \varepsilon \varepsilon_1 \sqrt{K_a \operatorname{Pd}} L_1(\operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} \varphi_2 \operatorname{Pd}^2 (K_a^2 + l_2^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_2^2 \operatorname{Pd}^2 - \operatorname{Pd} K_a) \Omega_c^{(1)} - (l_2^2 \operatorname{Pd}^2 + \operatorname{Pd} K_a) \Omega_s^{(1)}] - \\
& - \frac{\pi \varepsilon_1 K_a L_1(\operatorname{Pd})}{2 K_\varphi (K_a^2 + l_2^4 \operatorname{Pd}^2)} [K_a \Omega_c + l_2^2 \operatorname{Pd} \Omega_s] - \frac{\pi \varepsilon L_1(\operatorname{Pd})}{2 \varphi_2} \Omega_c + \\
& + \frac{\pi L_1(\operatorname{Pd})}{2(1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [l_4^2 \operatorname{Pd} \Omega_c - \Omega_s] + \frac{(1 - \varkappa_1) \sqrt{\operatorname{Pd}}}{2 \sqrt{2} \operatorname{Pd}^2 (1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_4^2 \operatorname{Pd} - \operatorname{Pd}) H_s - \\
& - (l_4^2 \operatorname{Pd} + \operatorname{Pd}) H_c] - \frac{\pi l_4 \sqrt{\operatorname{Pd}} K_a L_0(\operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} (1 + l_4^4 \operatorname{Pd}^2)} [(l_4^2 \operatorname{Pd} - 1) \Omega_c^{(1)} - \\
& - (l_4^2 \operatorname{Pd} + 1) \Omega_s^{(1)}] \Big\}; \\
& \frac{\operatorname{Re} F_2}{R_1} = \frac{\pi K_a J_1(l_1 \operatorname{Pd}) (K_a \Omega_s - l_2^2 \operatorname{Pd} \Omega_c)}{2 K_\varphi (l_2^4 \operatorname{Pd}^2 + K_a^2)} - \frac{\pi l_2 \sqrt{\operatorname{Pd}} K_a J_0(l_1 \operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} K_\varphi (l_2^4 \operatorname{Pd}^2 + K_a^2)} [(l_2^2 \operatorname{Pd} - \\
& - K_a) \Omega_s^{(1)} + (l_2^2 \operatorname{Pd} + K_a) \Omega_c^{(1)}]; \\
& \frac{\operatorname{Im} F_2}{R_1} = \frac{\pi K_a J_1(l_1 \operatorname{Pd}) (K_a \Omega_c + l_2^2 \operatorname{Pd} \Omega_s)}{2 K_\varphi (l_2^4 \operatorname{Pd}^2 + K_a^2)} - \frac{\pi l_2 \sqrt{\operatorname{Pd}} K_a J_0(l_1 \operatorname{Pd})}{2 \sqrt{2} K_\varphi (l_2^4 \operatorname{Pd}^2 + K_a^2)} [(l_2^2 \operatorname{Pd} - \\
& - K_a) \Omega_c^{(1)} + (l_2^2 \operatorname{Pd} + K_a) \Omega_s^{(1)}]; \\
& \frac{d\theta}{dr} \Big|_{r=R_1} = \Omega_s + i \Omega_c; \quad \frac{d\theta}{dr} \Big|_{r=R_2} = H_s + i H_c; \quad \varkappa_1 = \lambda_2 / (\lambda_2 + 2\mu_2); \\
& L_j(\operatorname{Pd}) = R_1 [J_j(l_3 \operatorname{Pd}) Y'_1(l_4 \operatorname{Pd}) - Y_j(l_3 \operatorname{Pd}) J'_1(l_4 \operatorname{Pd})] + \frac{\varkappa_1}{K_R} [J_1(l_3 \operatorname{Pd}) \times \\
& \times Y_1(l_4 \operatorname{Pd}) - Y_1(l_3 \operatorname{Pd}) J_1(l_4 \operatorname{Pd})], \quad j = 0, 1; \quad K_\varphi = \varphi_2 / \varphi_1; \\
& \Gamma_V(\operatorname{Pd}) = \frac{\pi}{2} \left\langle [l_3 \operatorname{Pd} Y_0(l_3 \operatorname{Pd}) V_1(l_1 \operatorname{Pd}) - l_1 \operatorname{Pd} Y_1(l_3 \operatorname{Pd}) V_0(l_1 \operatorname{Pd})] \times \right. \\
& \times \left[l_3 \operatorname{Pd} J_0(l_4 \operatorname{Pd}) + \frac{\varkappa_1 - 1}{K_R} J_1(l_4 \operatorname{Pd}) \right] + [l_1 \operatorname{Pd} J_1(l_3 \operatorname{Pd}) V_0(l_1 \operatorname{Pd}) - \\
& - l_3 \operatorname{Pd} J_0(l_3 \operatorname{Pd}) V_1(l_1 \operatorname{Pd})] \left[l_3 \operatorname{Pd} Y_0(l_4 \operatorname{Pd}) + \frac{\varkappa_1 - 1}{K_R} Y_1(l_4 \operatorname{Pd}) \right] - \\
& - \frac{\pi}{2} [\varepsilon_1 l_1 \operatorname{Pd} V_0(l_1 \operatorname{Pd}) + (\varkappa - \varepsilon_1) V_1(l_1 \operatorname{Pd})] \left\{ [J_1(l_3 \operatorname{Pd}) R_1 Y'_1(l_4 \operatorname{Pd}) - \right.
\end{aligned}$$

$$-Y_1(l_3 Pd) R_1 J_1(l_4 Pd)] + \frac{\alpha_1}{K_R} [J_1(l_3 Pd) Y_1(l_4 Pd) - Y_1(l_3 Pd) J_1(l_4 Pd)] \Bigg\rangle;$$

$$\eta_1 R_1 = l_1 Pd; \quad \eta_1 R_2 = l_2 Pd; \quad \eta_2 R_1 = l_3 Pd; \quad \eta_2 R_2 = l_4 Pd; \quad \sigma_l = \sigma_{II}/\beta_2 t_0;$$

$$l = r, \varphi, z.$$

Формулы (11) позволяют для различных конкретных случаев изучать динамические температурные напряжения на стыке разнородных элементов составного цилиндра, подвергнутого гармоническому тепловому воздействию по боковой поверхности.

ЛИТЕРАТУРА

1. Коляно Ю. М., Иванык Е. Г. Периодическое температурное поле в составном цилиндре.— ФХОМ, 1976, № 6, с. 45—49.
2. Коваленко А. Д. Основы термоупругости. К., «Наук. думка», 1970. 307 с.

Львовский филиал математической физики
Института математики АН УССР

Поступила в редколлегию
12.XII 1976 г.

УДК 550.344

Ю. П. Стародуб

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ЭХО-СИГНАЛА ОТ УПРУГОЙ СФЕРЫ В ПОЛУПРОСТРАНСТВЕ С ЖЕСТКОЙ ГРАНИЦЕЙ

В работе [2] дано решение задачи нахождения эхо-сигнала от сферы в жидком бесконечном пространстве. В работе [3] предложен метод последовательных приближений с использованием мнимого изображения для нахождения эхо-сигнала от сферы в твердом полупространстве с жесткой границей. На основе указанных методов получено решение задачи определения эхо-сигнала от сферы в упругом полупространстве.

Точечный источник И генерируют центросимметрические сферические волны давления (рисунок)

$$p_l(l, \tau) = p_* l_0 l^{-1} \sin[\omega_* (\tau - l)] [H(\tau - l) - H(\tau - l - \tau_*)], \quad (1)$$

где $l = L/R_1'$; $\tau = c_1 t/R_1'$; $l_0 = L_0/R_1'$; $\tau_* = ct_*/R_1'$; p_* — постоянная, имеющая размерность давления; ω_* — частота синусоидальных колебаний; L — длина радиус-вектора, измеряемого от центра источника до точки C ; L_0 — расстояние от точки C до центра объекта; R_1' — наружный радиус сферического объекта; t — время, отсчитываемое с момента включения источника; t_* — временная длительность падающего импульса; c_1 — скорость продольных звуковых волн в упругой среде; H — единичная функция Хевисайда.

Применив преобразование Фурье

$$A^F(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} A(t) e^{i\omega\tau} d\tau, \quad i = \sqrt{-1}, \quad (2)$$

и теорему сложения для сферических функций Бесселя к (1), для спектральной плоскости импульса получим

$$p_l^F(l, \omega) = p_* \sum_{m=0}^{\infty} g_m(\omega) j_m(\omega l) P_m(\cos \Theta_1), \quad (3)$$

