

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  $\rho_2$ ,  $\rho_1$  — 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  $\sigma_{rr}$  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  $\Omega_s$ ,  $\Omega_c$  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;  $\omega_*$  — 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

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

