

Звідси на основі /8/-/10/ знаходимо зусилля герметизації

$$P = \pi b^2 p + \frac{8\pi n D d}{b^2 S}, \quad /14/$$

де  $S = A_n \left(\frac{b}{R}\right)^n + B_n \left(\frac{b}{R}\right)^{-n} + C_n \left(\frac{b}{R}\right)^{n+2} + D_n \left(\frac{b}{R}\right)^{-n+2}$ ,

а сталі  $A_n, B_n, C_n, D_n$  визначено формулами /II/, /12/.

Одержані результати легко перенести на випадок, коли функція  $f$ , яка визначає відхилення опори від плоскої форми, зображена "дом Фур" є загального вигляду.

На рис. 2 показана залежність величини  $\frac{P}{Ehd}$  від відстані  $h/R$ , при  $p=0; v=0,3; b/R=0,95$ . Криві I-3 відповідають виглядам  $n=2,3,4$ .

Список літератури: 1. Крылов А.Н. О некоторых дифференциальных уравнениях математической физики. - М.; Л., Гостехиздат, 1950.  
2. Тимошенко С.П., Войновский - Кригер С. Пластинки и оболочки. - М.: Наука, 1966.

Стаття надійшла до редколегії 05.04.82

УДК 539.377

В.З.Дідик, Б.М.Коркуба

### ТЕМПЕРАТУРНІ НАПРУЖЕННЯ

### У НАПІВБЕЗМЕЖНИЙ ЦИЛІНДРИЧНІЙ ОБОЛОНЦІ ПРИ КУСКОВО-СТАЛОМУ КОЕФІЦІЕНТІ ТЕПЛОВІДДАЧІ

Розглянемо вільно оперту та теплоізольовану по краю  $\alpha=0$  циліндричну оболонку, що нагрівається внутрішніми джерелами тепла потужністю  $q_0 = \text{const}$  або зовнішнім середовищем температури  $t_0 = \text{const}$ , які діють на відстані  $d$  від II краю відповідно по областях  $d \leq a \leq c$ ,  $|y| \leq \delta$  і  $a \leq d \leq c$ ,  $y = \pm \delta$ . Через поверхні  $y = \pm \delta$  оболонки здійснюється конвективний теплообмін зі зовнішнім середовищем нульової температури при нагріванні внутрішніми дже-

рълами тепла і температури  $\dot{t}_c = t_0 N(\alpha)$  при нагріванні зовнішнім середовищем. Тут  $C = d + 2\beta$ ,  $N(\alpha) = S_-(\alpha - d) - S_+(\alpha - C)$ ,  $S_{\pm}$  (5) – асиметричні одноточкові функції.

Установлене температурне поле в оболонці знаходимо з рівняння тепlopровідності [1] при граничних умовах

$$\left. \frac{dT}{d\alpha} \right|_{\alpha=0} = 0; \quad \left. T \right|_{\alpha \rightarrow \infty} = 0. \quad /1/$$

Температурне поле в цій оболонці має вигляд

$$T = \frac{q}{3k_0^2} \left\{ \left[ ch 2k_0 B + \frac{k_0}{k_1} sh 2k_0 B - 1 \right] ch k_1 \alpha [1 - S_-(\alpha - d)] + \right. \\ + \left[ sh 2k_0 B \left( \frac{k_1}{k_0} sh k_1 \alpha + \frac{k_0}{k_1} ch k_1 \alpha \right) + e^{k_1 d} ch 2k_0 B - \right. \\ - ch k_1 \alpha ch k_0 (\alpha - C) - \frac{k_1}{k_0} sh k_1 \alpha (sh k_0 (\alpha - d) - sh k_0 (\alpha - C)) - \\ - sh k_1 \alpha ch k_0 (\alpha - C) \right] N(\alpha) + \left[ ch 2k_0 B (ch 2k_0 B - 1) (ch k_1 (\alpha - b) - \right. \\ - e^{k_1 d} ch k_1 (\alpha - C)) + sh 2k_0 B (sh k_1 \alpha sh 2k_0 B + \\ + \left. \frac{k_0}{k_1} ch k_1 \alpha \right) e^{-k_1 (\alpha - C)} \right] S_+(\alpha - C) \left. \right\} \times \\ \times \left[ sh 2k_0 B \left( \frac{k_1}{k_0} sh k_1 \alpha + \frac{k_0}{k_1} sh k_1 \alpha \right) + e^{k_1 d} ch 2k_0 B \right], \quad /2/$$

де  $q = q_0$  при нагріванні внутрішніми джерелами тепла;  $q = t_0 d_0 / \delta$  при нагріванні зовнішнім середовищем;  $k_i = d_i / \lambda \delta$  ( $i = 0, 1$ );  $\lambda, d_0, d_1$  – відповідні коефіцієнти тепlopровідності, тепловіддачі з поверхонь області нагрівання та за її межами.

Температурні напруження в оболонці знаходимо за відомими формулами: [2].

Задовільнили граничні умови

$$\left. \{W, N_1, M_1\} \right|_{\alpha=0} = 0; \quad \left. \{N_1, N_2, M_1\} \right|_{\alpha \rightarrow \infty} = 0, \quad /3/$$

одержуємо компоненту вектора переміщень

$$\begin{aligned}
 W = Q \left\{ f(\alpha) (\sin n\alpha + \cos n\alpha) - f_1(\alpha) \sin n\alpha + \frac{1}{4n^4+k_0^4} [4n^2 f_2(\alpha) + \right. \\
 \left. + m_3 (k_3 \operatorname{sh}(k_3 d) \bar{p}_1 + \operatorname{ch}(k_3 d) \frac{\partial \bar{p}_1}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=d} - m_2 (k_1 \bar{p}_1^+ - \frac{\partial \bar{p}_1^+}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=c} ] + \right. \\
 \left. + \frac{1}{4n^4+k_0^4} [m_3^2 (4n^4+k_0^4) S(-d) - 4n^2 f_3(\alpha) - (m_3 \bar{p}_0 - m_4 \frac{\partial \bar{p}_0}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=d} \right. \\
 \left. + (k_1 m_2 \bar{p}_1^+ - m_3 \frac{\partial \bar{p}_1^+}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=c} ] + f_4(\alpha) - \varphi(\alpha) \right\}, \quad (41)
 \end{aligned}$$

де

$$\begin{aligned}
 f(\alpha) = \frac{1}{4n^4+k_0^4} \left\{ m_1 [4n^2 (S(-d)-1) \bar{e}^{nd} - (k_3 \operatorname{sh}(k_3 d) \bar{q}_1^- + \right. \right. \\
 \left. + \operatorname{ch}(k_3 d) \operatorname{sign}_-(-d) \frac{\partial \bar{q}_1^-}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=d} ] + m_2 (k_1 \bar{q}_1^- + \frac{\partial \bar{q}_1^-}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=c} \left. \right\} + \frac{1}{4n^4+k_0^4} \times \\
 \times \left\{ 4n^2 [\operatorname{ch} k_3 d \operatorname{ch} k_0 d + \operatorname{sh} k_3 d \operatorname{ch} k_0 c + \frac{k_1}{k_0} \operatorname{sh} k_3 d (\operatorname{sh} k_0 c - \operatorname{sh} k_0 d)] \right\} \times \\
 \times S(-d) \bar{e}^{nd} + (m_3 \bar{q}_0^- - m_4 \operatorname{sign}_-(-d) \frac{\partial \bar{q}_0^-}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=d} - (k_1 m_2 \bar{q}_0^- + m_5 \frac{\partial \bar{q}_0^-}{\partial \xi}) \Big|_{\xi=c} \left. \right\} + \\
 + \frac{m}{2n^2} [\cos(n\alpha) \operatorname{sign}_-(-d) \bar{e}^{-n(d+d)} - 2S(-d) \bar{e}^{-nd} + \cos(nc) \bar{e}^{-n(d+c)}]; \\
 f_1(\alpha) = \frac{1}{n(4n^4+k_0^4)} \left\{ m_1 (k_3 \operatorname{sh}(k_3 d) \operatorname{sign}_-(-d) \frac{\partial \bar{q}_1^-}{\partial \xi} + \operatorname{ch}(k_3 d) \frac{\partial^2 \bar{q}_1^-}{\partial \xi^2}) \Big|_{\xi=d} \right. \\
 \left. + m_2 (k_1 \frac{\partial \bar{q}_1^-}{\partial \xi} + \frac{\partial^2 \bar{q}_1^-}{\partial \xi^2}) \Big|_{\xi=c} \right\} + \frac{1}{4n^4+k_0^4} \left\{ 4n [k_3 \operatorname{sh} k_3 d (\operatorname{ch} k_0 c - \right. \right. \\
 \left. - \operatorname{ch} k_0 d) + k_0 (\operatorname{ch} k_3 d \operatorname{sh} k_0 d + \operatorname{sh} k_3 d \operatorname{sh} k_0 c)] S(-d) \bar{e}^{nd} - \\
 - \frac{1}{n} [(m_3 \operatorname{sign}_-(-d) \frac{\partial \bar{q}_0^-}{\partial \xi} - m_4 \frac{\partial^2 \bar{q}_0^-}{\partial \xi^2}) \Big|_{\xi=d} - (k_1 m_2 \frac{\partial \bar{q}_0^-}{\partial \xi} + m_5 \frac{\partial^2 \bar{q}_0^-}{\partial \xi^2}) \Big|_{\xi=c}] \right\} + \\
 + \frac{m}{2n^2} [(\sin n\alpha + \cos n\alpha) \bar{e}^{-n(d+d)} - (\sin nc + \cos nc) \bar{e}^{-n(d+c)}]; \\
 f_2(\alpha) = m_1 [1 - S(-d-d)] \operatorname{ch} k_3 d + [m_6 \operatorname{ch} k_1 (\alpha-2\delta) - m_7 \operatorname{sh} k_1 (\alpha-\delta) + \\
 - m_8 \operatorname{ch} k_1 (\alpha-\delta)] S_+(\alpha-\delta);
 \end{aligned}$$

$$\tilde{f}_3(\alpha) = \left\{ \sin k_0 c' \operatorname{ch} k_0 (\alpha - d) + \sinh k_0 d' \operatorname{ch} k_0 (\alpha - c) + \right.$$

$$+ \left. \frac{k_0}{k} [\sinh k_0 d' \operatorname{sh} k_0 (\alpha - d) - \sinh k_0 (\alpha - c)] \right\} N(\alpha);$$

$$f_4(\alpha) = \frac{m}{2n^2} \left[ \cos n(\alpha - c) e^{-n(\alpha-d)} + \operatorname{sign}_+(\alpha - c) - \cos n(\alpha - d) e^{-n(\alpha-d)} \right. \\ \times \left. e^{-n(\alpha-d)} - \operatorname{sign}_-(\alpha - d) \right]; \quad \varphi(\alpha) = f_1(\alpha) - f_2(\alpha) - f_3(\alpha);$$

$$f_5(\alpha) = \frac{1}{4n^4 + k_0^4} \left\{ m_1 [2k_0^2 (1 - S(-d)) e^{-n(\alpha-d)} (k_0 \operatorname{sh}(k_0 d) q_1^+ + \right. \\ \left. + \operatorname{ch}(k_0 d) \operatorname{sign}_(-d) \frac{\partial q_1^+}{\partial \xi})] /_{\xi=d} + m_2 (k_0 q_1^+ + \frac{\partial q_1^+}{\partial \xi}) \right\} +$$

$$+ \frac{1}{4n^4 + k_0^4} \left\{ 2k_0 [k_0 \operatorname{sh} k_0 d (\operatorname{sh} k_0 d - \operatorname{sh} k_0 c) - \right.$$

$$- k_0 (\operatorname{ch} k_0 c' \operatorname{ch} k_0 d + \operatorname{sh} k_0 d \operatorname{sh} k_0 c)] S(-d) e^{-n(\alpha-d)} +$$

$$+ (m_3 q_0^+ - m_4 \operatorname{sign}_(-d) \frac{\partial q_0^+}{\partial \xi}) /_{\xi=d} - (k_0 m_2 q_0^+ +$$

$$+ m_5 \frac{\partial q_0^+}{\partial \xi}) /_{\xi=0} \right\} - \frac{m}{2n^2} \left[ \sin(n(\alpha-d)) \operatorname{sign}_(-d) e^{-n(\alpha-d)} + \right.$$

$$+ \sin(n(\alpha-c)) e^{-n(\alpha-c)} \right];$$

$$q_i^\pm = \frac{1}{2n} [(2n^2 \pm k_i^2) \sin n \xi \mp (2n^2 \mp k_i^2) \cos n \xi] e^{-n(\alpha \pm \xi)};$$

$$P_i^\pm = \frac{1}{2n} [(2n^2 \pm k_i^2) \sin n(\alpha \pm \xi) \pm (2n^2 \mp k_i^2) \cos n(\alpha \pm \xi)] e^{-n(\alpha \pm \xi)}; \\ (i=0,1);$$

$$m_1 = \left( \frac{k_1}{k_0} \operatorname{sh} k_1 d + \frac{k_0}{k_1} \operatorname{ch} k_1 d \right) \operatorname{sh} 2k_0 b + (\operatorname{sh} k_1 d + \operatorname{ch} k_1 d) \operatorname{ch} 2k_0 b;$$

$$m_2 = \operatorname{ch} 2k_0 b + \frac{k_0}{k_1} \operatorname{sh} 2k_0 b - 1; \quad m_3 = \operatorname{sh} k_1 d (1 - \operatorname{ch} 2k_0 b) -$$

$$- \frac{k_0}{k_1} \operatorname{ch} k_1 d \operatorname{si} 2k_0 b; \quad m_4 = \operatorname{sh} k_1 d [k_1 (\operatorname{ch} 2k_0 b - 1) + k_0 \operatorname{sh} 2k_0 b];$$

$$m_5 = \operatorname{sh} k_1 d \left( \frac{k_1}{k_0} \operatorname{sh} 2k_0 b + \operatorname{ch} 2k_0 b \right) + \operatorname{ch} k_1 d; \quad m_6 = (1 + \frac{k_1}{k_0} \operatorname{sh} 2k_0 b) \times$$

$$\times \operatorname{sh} k_1 d + \operatorname{ch} k_1 d \operatorname{ch} 2k_0 b; \quad m_7 = \operatorname{ch} 2k_0 b / (\operatorname{ch} 2k_0 b - 1);$$

$$m_8 = (\operatorname{sh} k_1 d \operatorname{sh} 2k_0 b + \frac{k_0}{k_1} \operatorname{ch} k_1 d) \operatorname{sh} 2k_0 b; \quad m_9 = m_7 -$$

$$- (\operatorname{sh} k_1 d + \operatorname{ch} k_1 d) m_6; \quad Q = \frac{d_b q n^2 R}{\lambda m R_0^2}; \quad n^2 = \sqrt{\frac{3(1-\nu^2)}{48^2 R^2}};$$

$$|\xi|_{\pm} = \xi \operatorname{sign}_{\pm} \xi; \quad \operatorname{sign}_{\pm} \xi = 2S_{\pm}(\xi) - 1;$$

$R$  – радіус середньої поверхні циліндричної оболонки;  $\nu$  – коефіцієнт Пуассона.

Температурні напруження, викликані температурним полем /I/, для цієї оболонки мають вигляд

$$\begin{aligned} \sigma_{dd} = & Q \left\{ f_1(\alpha) (\cos n\alpha - \sin n\alpha) - f_2(\alpha) \cos n\alpha - \frac{1}{4n^4 + k_0^4} \times \right. \\ & \times \left[ 2k_0^2 f_3(\alpha) - m_1(k_1 \operatorname{sh}(k_1 d) \tilde{\rho}_1^- + \operatorname{ch}(k_1 d) \frac{\partial \tilde{\rho}_1}{\partial \xi}) \right] \Big|_{\xi=d} + \\ & + m_2 \left( k_1 \tilde{\rho}_1^+ - \frac{\partial \tilde{\rho}_1^+}{\partial \xi} \right) \Big|_{\xi=0} + \frac{1}{4n^4 + k_0^4} \left[ 2k_0^2 f_3(\alpha) - \right. \\ & - \left. (m_3 \tilde{\rho}_0^- - m_4 \frac{\partial \tilde{\rho}_0^-}{\partial \xi}) \right] \Big|_{\xi=d} + \left. (k_1 m_2 \tilde{\rho}_0^+ - m_6 \frac{\partial \tilde{\rho}_0^+}{\partial \xi}) \right] \Big|_{\xi=0} - \\ & - f_6(\alpha) - \varphi(\alpha) \}. \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
G_{\beta\beta} = & Q_2 f_1(\alpha) (\sin n\alpha + \cos n\alpha) - f_1(\alpha) \sin n\alpha - \\
& - \frac{1}{4n^4 + k_1^4} \left[ k_1^4 \tilde{\rho}_1^2 f_2(\alpha) - m_1(k_1 \operatorname{sh}(k_1 d) \tilde{\rho}_1^2 + \operatorname{ch}(k_1 d) \frac{\partial \tilde{\rho}_1}{\partial \xi}) \right] \Big|_{\xi=d} + \\
& + m_2 \left( k_1 \tilde{\rho}_1^2 - \frac{\partial \tilde{\rho}_1}{\partial \xi} \right) \Big|_{\xi=c} + \frac{1}{4n^4 + k_0^4} \left[ k_0^4 \tilde{\rho}_2^2 f_3(\alpha) - \right. \\
& \left. - (m_3 \tilde{\rho}_0^2 - m_4 \frac{\partial \tilde{\rho}_0}{\partial \xi}) \right] \Big|_{\xi=d} + \left( k_1 m_2 \tilde{\rho}_0^2 - m_5 \frac{\partial \tilde{\rho}_0}{\partial \xi} \right) \Big|_{\xi=c} + \\
& + f_4(\alpha) - \varphi(\alpha) \} + v [G_{\alpha\alpha} + Q_4(\alpha)],
\end{aligned}$$

де  $\tilde{\rho}_i^2 = \frac{1}{2n} [(2n^2 - k_i^2) \sin n|\alpha - \xi|_+ + (2n^2 + k_i^2) \times$   
 $\times \cos n|\alpha - \xi|_+ e^{-n|\alpha - \xi|_+} \quad (i=0,1);$

$$\begin{aligned}
f_6(\alpha) = & \frac{m}{2n^2} [\sin n|\alpha - c|_+ e^{-n|\alpha - c|_+} \operatorname{sign}_{+}(\alpha - c) - \\
& - \sin n|\alpha - d|_+ e^{-n|\alpha - d|_+} \operatorname{sign}_{+}(\alpha - d)];
\end{aligned}$$

$$Q_1 = \frac{2QE\pi^2 R}{1 - \nu^2}; \quad Q_2 = \frac{QE}{R}; \quad E \text{ - модуль Юнга.}$$

Список літератури: І. Колячко В.М., Дидик В.З. Установленіся напруження в бескінечній циліндрическій оболонці з теплообменом, обусловлені локальним нагрівом. – Математичні методи і фізико-механічні поля, 1978, вип. 8. 2. Підстригач Н.С., Ярема С.Я. Температурні напруження в оболонках. – Київ: Вид-во АН УРСР, 1961.

Стаття надійшла до редколегії 16.03.82