

3. Adam Freeman. Pro .NET Parallel Programming in C#. New York: Apress, 2010. 328 p.
4. Joe Duffy. Concurrent Programming on Windows. Boston, MA: Addison-Wesley Professional, 2008. 1008 p.
5. Aidazade K. R., Sidorenko N. S. An approach to the construction of combined optimization algorithms. *Technical Cybernetics*. 1982. Issue 6. P. 87–93. (in Russian)

Робота посвящена анализу методов, алгоритмов управления вычислительным процессом решения сложных задач с использованием многопроцессорных (многоядерных) компьютерных систем. Разработана автоматическая и диалоговая системы управления процессом безусловной оптимизации, имеющие графический пользовательский интерфейс.

Ключевые слова: *методы оптимизации, параллельные вычисления, многопроцессорные и многоядерные системы, диалоговые системы.*

Date received 21.02.2017

УДК 519.6:539.3

А. А. Аралова, канд. фіз.-мат. наук

Інститут кібернетики імені В. М. Глушкова НАН України, м. Київ

ІДЕНТИФІКАЦІЯ ТЕРМІЧНОГО ОПОРУ ПРИ ВІДОМОМУ ЗМІЩЕННІ ДЛЯ ТЕРМОПРУЖНОГО ДЕФОРМУВАННЯ СКЛАДЕНОГО ЦИЛІНДРА

Розглянуто алгоритм розв'язання за допомогою градієнтних методів задачі ідентифікації термічного опору при відомому зміщенні для термопружного деформування довгої складеної циліндричної оболонки.

Ключові слова: *термопружний стан, градієнтні методи, циліндричні тіла.*

Вступ. У роботі [1] на основі результатів теорії оптимального керування станами різних багатокомпонентних розподілених систем [2] запропонована методологія побудови явних виразів градієнтів функціоналів-нев'язок для ідентифікації градієнтними методами [3] різних параметрів багатокомпонентних розподілених систем. У роботах [4–6] ця методологія використана для ідентифікації параметрів задач пружного, теплового та термопружного деформування довгого порожнього циліндра.

Постановка задачі. Розглянемо довгий ізотропний циліндр з порожниною. Врахувавши симетрію, виходячи з [7, 8] його термопружний стан описується рівняннями

$$\begin{aligned}
 & - \left\{ (\lambda + 2\mu) \frac{d}{dr} \left(r \frac{dy}{dr} \right) - (\lambda + 2\mu) \frac{y}{r} - (3\lambda + 2\mu) \alpha r \frac{dT}{dr} \right\} = 0, \quad r \in \Omega; \\
 & \sigma_r \Big|_{r=r_i} = -p_i, \quad i = 1, 2; \quad -\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(kr \frac{dT}{dr} \right) = \bar{f}, \quad r \in \Omega; \\
 & -k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_1} = -\alpha_1 T + \beta_1, \quad k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_2} = -\alpha_2 T + \beta_2; \\
 & [y] = 0, \quad [\sigma_r(y)] = 0, \quad \left[k \frac{dT}{dr} \right] = 0, \quad \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^\pm = u[T], \quad r = \xi;
 \end{aligned} \tag{1}$$

де $\Omega = \Omega_1 \cup \Omega_2$, $\Omega_1 = (r_1, \xi)$, $\Omega_2 = (\xi, r_2)$, $0 < r_1 < \xi < r_2 < \infty$, $r_1, r_2 = \text{const} > 0$ — радіуси, відповідно, внутрішньої і зовнішньої кругових поверхонь; r — радіальна координата циліндричної системи координат; а компонента тензора напруги має вигляд $\sigma_r(y, T) = (\lambda + 2\mu) \frac{dy}{dr} + \lambda \frac{y}{r} - (3\lambda + 2\mu) \alpha T$, де λ, μ — постійні Ляме; $y = y(r)$ — зміщення в радіальному напрямку; $\alpha = \text{const} > 0$ — коефіцієнт температурного розширення, $\alpha_{1,2} = \text{const} > 0$, $\beta_{1,2} = \text{const}$, $p_{1,2} = \text{const}$; $T = T(r)$ — температура, $k = \text{const}$ — коефіцієнт теплопровідності. Перші дві умови спряження виражають неперервність радіального зміщення та нормальної напруги на поверхні контакту, а третя та четверта — наявність слаботеплопроникного прошарку з термічним опором $u = \text{const} > 0$, який вважаємо невідомим, $[T] = T^+ - T^-$, $T^\pm = \{T\}^\pm = T(\xi \pm 0)$.

Ідентифікація параметрів за допомогою спостережень за зміщеннями на поверхні складеного тіла. При кожному фіксованому $u \in \mathcal{U}$ замість класичного розв'язку крайової задачі (1) будемо використовувати її узагальнений розв'язок, як вектор-функцію $Y = (y, T) \in \mathcal{H}$, складові якої $\forall z = (z_1, z_2) \in \mathcal{H}$ задовольняють системі тотожностей:

$$a(y, z_1) = l(T; z_1), \tag{2}$$

$$a_0(u; T, z_2) = l_0(z_2), \tag{3}$$

де простір $\mathcal{H} = V \times V_0$, $V = \left\{ v(r) : v|_{\Omega_i} \in W_2^1(\Omega_i), i = 1, 2; [v]|_{\xi} = 0 \right\}$, $V_0 = \left\{ v(r) : v|_{\Omega_i} \in W_2^1(\Omega_i), i = 1, 2 \right\}$, $W_2^1(\Omega_i)$ — простір функцій Соболева визначених на області $\Omega = \Omega_1 \cup \Omega_2$,

$$\begin{aligned}
 a(y, w) &= \sum_{i=1}^2 \int_{\Omega_i} r \left((\lambda + 2\mu) \left(\frac{dy}{dr} \frac{dw}{dr} + \frac{y}{r} \frac{w}{r} \right) + \lambda \left(\frac{y}{r} \frac{dw}{dr} + \frac{dy}{dr} \frac{w}{r} \right) \right) dr, \\
 l(T; w) &= \sum_{i=1}^2 \left(\int_{\Omega_i} \left(r(3\lambda + 2\mu) \alpha T \left(\frac{dw}{dr} + \frac{w}{r} \right) \right) dr \right) + r_1 p_1 w(r_1) - r_2 p_2 w(r_2), \\
 l(T; w) &= \sum_{i=1}^2 \left(\int_{\Omega_i} \left(r(3\lambda + 2\mu) \alpha T \left(\frac{dw}{dr} + \frac{w}{r} \right) \right) dr \right) + r_1 p_1 w(r_1) - r_2 p_2 w(r_2), \\
 a_0(u; T, w) &= \sum_{i=1}^2 \int_{\Omega_i} r k \frac{dT}{dr} \frac{dw}{dr} dr + u [T][w] + \alpha_1 r_1 T(r_1) w(r_1) + \alpha_2 r_2 T(r_2) w(r_2), \\
 l_0(w) &= \sum_{i=1}^2 \int_{\Omega_i} r \bar{f} w dr + \beta_1 r_1 w(r_1) + \beta_2 r_2 w(r_2).
 \end{aligned}$$

Вважаємо, що в деяких точках $d_i \in \Omega$, $i = \overline{1, N}$ відомі зміщення, які задані рівностями

$$y(d_i) = f_i, \quad i = \overline{1, N}. \quad (4)$$

Отримана задача (2), (3) полягає у визначенні додатнього дійсного числа u при якому перший компонент у розв'язку $Y = (y, T)$ задачі (2), (3) задовольняє рівності (4).

Побудуємо функціонал-нев'язку

$$J(u) = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N (y(d_i) - f_i)^2. \quad (5)$$

Теорема 1. При кожному фіксованому $u \in \mathcal{U}$ узагальнений розв'язок $Y = (y, T)$ крайової задачі (1) існує та єдиний в \mathcal{H} .

Будемо розглядати задачу (2)–(4), що полягає у визначенні елемента $u \in \mathcal{U}$ який мінімізує функціонал-нев'язки (5).

Задачу (2)–(4) будемо розв'язувати за допомогою градієнтних методів О. М. Аліфанова [3]:

$$u_{n+1} = u_n - \beta_n p_n, \quad n = 0, 1, \dots, n^*. \quad (6)$$

Напрямок спуску p_n та коефіцієнт β_n можна визначити за допомогою формул для методу мінімальних нев'язок

$$p_n = J'_{u_n}, \quad \beta_n = \frac{\|e_n\|^2}{\|J'_{u_n}\|^2}, \quad \gamma_n = \frac{\|J'_{u_n}\|^2}{\|J'_{u_{n-1}}\|^2}, \quad \beta_n = \frac{(J'_{u_n}, p_n)}{\|A p_n\|^2}. \quad (7)$$

Виходячи з [7, 8], для знаходження $(n+1)$ -го наближення u_{n+1} розв'язку $u \in \mathcal{U}$ задачі (2)–(4) спряжена задача має вигляд

Нехай $u_n + \Delta u_n \in \mathcal{U}$. Тоді $\forall \lambda \in (0, 1)$, $u_n + \lambda \Delta u_n \in \mathcal{U}$. Нехтуючи членами другого порядку малості, отримуємо

$$\begin{aligned} Y(u_{n+1}) &\approx \tilde{Y}(u_{n+1}) = Y(u_n) + \theta, \\ Y(u_n + \lambda \Delta u_n) &\approx Y(u_n) + \lambda \theta, \end{aligned} \quad (13)$$

де θ — розв'язок задачі (11), (12).

Врахувавши (13), отримуємо

$$\langle J'_{u_n}, \Delta u_n \rangle = \lim_{\lambda \rightarrow 0} \frac{J(u_n + \lambda \Delta u_n) - J(u_n)}{\lambda} \approx \left(\bar{Y}(u_n) - f, \bar{Y}(u_{n+1}) - \bar{Y}(u_n) \right)_d. \quad (14)$$

Врахувавши (14), отримуємо

$$\begin{aligned} \langle J'_{u_n}, \Delta u_n \rangle &\approx \sum_{i=1}^N (y(u_n; d_i) - f_i) (\tilde{y}(u_{n+1}; d_i) - y(u_n; d_i)) = \\ &= \sum_{i=1}^2 \int_{\Omega_i} \frac{d}{dr} \left(r k \frac{dT}{dr} \right) \psi dr + r_1 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_1} \psi(r_1) - r_2 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_2} \psi(r_2) + \\ &\quad + \Delta u_n \left(\xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^+ \psi^+ - \xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^- \psi^- \right), \end{aligned}$$

або

$$\begin{aligned} \langle J'_{u_n}, \Delta u_n \rangle &= \sum_{i=1}^2 \int_{\Omega_i} \frac{d}{dr} \left(r k \frac{dT}{dr} \right) \psi dr + r_1 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_1} \psi(r_1) - \\ &\quad - r_2 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_2} \psi(r_2) + \Delta u_n \left(\xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^+ \psi^+ - \xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^- \psi^- \right). \end{aligned}$$

Отже, $J'_{u_n} \approx \tilde{\psi}_n$,

де

$$\begin{aligned} \tilde{\psi}_n &= \left\{ \tilde{\psi}_n^i \right\}_{i=1}^2, \\ \tilde{\psi}_n^1 &= \int_{\Omega_1} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dT}{dr} \right) \psi dr + \Delta u_n \left(r_1 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_1} \psi(r_1) - \xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^- \psi^- \right), \\ \tilde{\psi}_n^2 &= \int_{\Omega_2} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dT}{dr} \right) \psi dr + \Delta u_n \left(\xi \left\{ k \frac{dT}{dr} \right\}^+ \psi^+ - r_2 k \frac{dT}{dr} \Big|_{r=r_2} \psi(r_2) \right). \end{aligned}$$

Запропонованою вище методологією розв'язано модельний приклад.

Нехай $r_1 = \pi/4$, $r_2 = \pi$, $\xi = \pi/2$. Класичний розв'язок крайової задачі (1), (4) на відрізку $[\pi/4, \pi/2]$ набуває вигляду $T = 1.5 \cos(0.5r) + 2$,

