

УДК 539.3

© 1990 г.

Ю. М. Мамедов

О ПОСТРОЕНИИ ФОРМУЛЫ ВЗАИМНОСТИ И ИНТЕГРАЛЬНЫХ ПРЕДСТАВЛЕНИЙ ОБЩЕГО РЕШЕНИЯ ДЛЯ КВАЗИСТАТИЧЕСКИХ И ДИНАМИЧЕСКИХ ЗАДАЧ НЕСВЯЗАННОЙ ОБОБЩЕННОЙ ТЕРМОУПРУГОСТИ

Построены формулы взаимности и получены представления типа Соммильяна для квазистатических и динамических задач несвязанной обобщенной термоупругости в постановке Лорда — Шульмана, эффективные для приложений. Кроме того, получены представления для напряжений и теплового потока. В отличие от известного подхода (например, [1]) вывод этих формул осуществлен на основе рассмотрения системы дифференциальных уравнений вышеупомянутых задач обобщенной термоупругости, как системы с соответствующими несамосопряженными дифференциальными операторами. При построении формулы взаимности (второй формулы Грина) введены в рассмотрение операторы, сопряженные к исходным дифференциальным операторам и использовано преобразование Лапласа.

1. Постановка задачи. Система уравнений для динамических задач несвязанной обобщенной термоупругости (НОТ) имеет вид

$$\begin{aligned} \rho u_i'' - (C_{ijkl} u_{k,l})_{,j} + (\beta_{ij} T)_{,j} &= X_i \\ c_e \tau_t T'' + c_e T' - (\lambda_{kj} T)_{,k} &= G \quad (i, j, k, l = 1, 2, 3) \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь u_i , X_i — компоненты вектора смещений и вектора массовых сил, G — объемная плотность источников тепла, T — отклонение текущей абсолютной температуры от абсолютной температуры Θ_0 недеформированного состояния, C_{ijkl} , λ_{kj} , β_{ij} , c_e — механические и теплофизические характеристики тела, τ_t — постоянная релаксации, ρ — плотность среды.

Первое уравнение (1.1) получается из уравнений движения ($\sigma_{ij,j} + X_i = \rho u_i''$) в результате подстановки выражения Дюгамеля — Неймана для напряжений

$$\sigma_{ij} = 1/2 C_{ijkl} (u_{k,l} + u_{l,k}) - \beta_{ij} T \quad (1.2)$$

причем $p_i = \sigma_{ij} n_j$.

Рассмотрим систему уравнений (1.1) во всем пространстве R^3 , а также в области $V \subset R^3$. Предполагается, что область обладает кусочно-гладкой границей S . Точки пространства обозначаются через $x = (x_1, x_2, x_3)$ и $y = (y_1, y_2, y_3)$, а $n = (n_1, n_2, n_3)$ — единичная нормаль к границе S (внешняя по отношению к телу V). Считается, что тензоры C_{ijkl} , β_{ij} , λ_{kj} симметричны.

Пусть граница области V разбивается на четыре части:

$$S = S^1 \cup S^2 \cup S^3 \cup S^4, \quad S^i \cap S^j = \emptyset \quad (i, j = 1, 2, 3, 4; i \neq j)$$

причем на S^1 заданы перемещения и температуры, на S^2 — поверхностные силы и тепловой поток, на S^3 — перемещения и тепловой поток, на S^4 — поверхностные силы и температуры:

$$\begin{aligned} u &= f, \quad T = g \text{ на } S^1; \quad p = h, \quad Q = d \text{ на } S^2 \\ u &= f, \quad Q = d \text{ на } S^3; \quad p = h, \quad T = g \text{ на } S^4 \end{aligned} \quad (1.3)$$

Кроме того,

$$\begin{aligned} \mathbf{u}(\mathbf{x}, 0) &= \mathbf{u}^0(\mathbf{x}), \quad \mathbf{u}'(\mathbf{x}, 0) = \mathbf{u}^1(\mathbf{x}) \\ T(\mathbf{x}, 0) &= T^0(\mathbf{x}), \quad T'(\mathbf{x}, 0) = T^1(\mathbf{x}), \quad \mathbf{x} \in V \end{aligned} \quad (1.4)$$

причем

$$\mathbf{p} = T_n \mathbf{u} - \beta n T, \quad Q = \partial T / \partial n^+$$

$$\frac{\partial}{\partial n^+} = \sum_{k, j=1}^3 \lambda_{kj}(\mathbf{x}) n_k(\mathbf{x}) \frac{\partial}{\partial x_j}$$

Здесь T_n — оператор напряжения, S_R^2 , S_R^3 и S_R^4 — множество всех точек соответственно на S^2 , S^3 , S^4 , в которых определена нормаль; g , d , $\mathbf{f} = (f_1, f_2, f_3)$ и $\mathbf{h} = (h_1, h_2, h_3)$ — заданные на границе скалярные и векторные функции.

Предполагается, что функции \mathbf{u} , \mathbf{p} , T и Q на поверхности S являются достаточно гладкими, для того чтобы интегралы типа потенциалов, в которых в качестве плотностей берутся эти функции, существовали.

Начально-краевые задачи для данной постановки формулируются следующим образом. Найти термоупругое состояние (\mathbf{u}, σ, T) среды в промежутке времени $[t_0, t_1]$, соответствующее массовой силе \mathbf{X} , тепловому источнику G и начальным условиям (1.4) (в случае квазистатических задач первые два условия (1.4) отсутствуют) и по соответствующим граничным условиям (1.3) при $S^m = S$, где m — номер задачи.

Будем говорить, что имеет место смешанная начально-краевая задача несвязанной термоупругой динамики (или квазистатики), если рассматриваются по крайней мере две из четырех частей границы S .

2. Формулы взаимности. Для построения формулы взаимности выведем сопряженную к (1.1) систему уравнений

$$\begin{aligned} \rho u_i''' - (C_{ijkl} u'_{k,l})_{,j} &= X_i' \\ c_e \tau_t T''' + c_e T'' - (\lambda_{kj} T'_{,j})_{,k} - 1/2 \beta_{kj} (u'_{k,j} + u'_{j,k}) &= G \end{aligned} \quad (2.1)$$

Для сопряженной системы

$$\sigma_{ij}' = 1/2 C_{ijkl} (u'_{k,l} + u'_{l,k}), \quad p_i' = \sigma_{ij}' n_j \quad (2.2)$$

Применив к уравнению (1.2) и первому уравнению (2.2) преобразование Лапласа, выполнив все необходимые выкладки, используя формулы Грина и уравнения равновесия, получим первую часть формулы взаимности (всюду далее объемные интегралы вычисляются по объему V , поверхностные — по поверхности S)

$$\begin{aligned} \int (\bar{u}_i' \bar{X}_i - \bar{u}_i \bar{X}_i') dV + \int (\bar{u}_i' \bar{p}_i - \bar{u}_i \bar{p}_i') dS + \\ + \int \rho (p^* \bar{u}_i' u_i^0 + \bar{u}_i' u_i^1) dV = - \int \beta_{ij} \bar{e}_{ij}' \bar{T} dV \end{aligned} \quad (2.3)$$

Из уравнений теплопроводности получим вторую часть формулы взаимности

$$\begin{aligned} \int (\bar{T} \bar{Q}' - \bar{T}' \bar{Q}) dS - \int (\bar{G} \bar{T}' - \bar{G}' \bar{T}) dV - \int c_e T^0 \bar{T}' dV - \\ - \int \tau_t c_e p^* \bar{T}' T^0 dV - \int \tau_t c_e T^1 \bar{T}' dV = - \int \beta_{kj} \bar{e}'_{kj} \bar{T} dV \end{aligned} \quad (2.4)$$

Исключая из уравнений (2.3) и (2.4) интеграл в правых частях, применяя обратное преобразование Лапласа к полученному равенству, найдем формулу взаимности для динамических задач НОТ

$$\int_0^t \int [u_i(\mathbf{x}, t - \tau) X_i'(\mathbf{x}, \tau) - X_i(\mathbf{x}, \tau) u_i'(\mathbf{x}, t - \tau)] dV_{\mathbf{x}} d\tau +$$

$$\begin{aligned}
& + \int_0^t \int [G'(\mathbf{x}, t - \tau) T(\mathbf{x}, \tau) - G(\mathbf{x}, \tau) T'(\mathbf{x}, t - \tau)] dV_{\mathbf{x}} d\tau - \\
& \quad - \int \rho [u_i''(\mathbf{x}, t) u_i^{\circ}(\mathbf{x}) + u_i'(\mathbf{x}, t) u_i^1(\mathbf{x})] dV_{\mathbf{x}} = \\
& = \int_0^t \int [T'(\mathbf{x}, t - \tau) Q(\mathbf{x}, \tau) - Q'(\mathbf{x}, t - \tau) T(\mathbf{x}, \tau)] dS_{\mathbf{x}} d\tau + \\
& + \int \tau_t c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^1(\mathbf{x}) T'(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \int \tau_t c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^{\circ}(\mathbf{x}) T''(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \\
& + \int c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^{\circ}(\mathbf{x}) T'(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \int_0^t \int [u_i'(\mathbf{x}, t - \tau) p_i(\mathbf{x}, \tau) - \\
& \quad - p_i'(\mathbf{x}, t - \tau) u_i(\mathbf{x}, \tau)] dS_{\mathbf{x}} d\tau \tag{2.5}
\end{aligned}$$

В случае квазистатических задач НОТ (при этом в первом уравнении (1.1) $\rho u_i'' \equiv 0$) формула взаимности имеет следующий вид (она строится таким же образом, как и в предыдущем случае):

$$\begin{aligned}
& \int [u_i(\mathbf{x}, t) X_i'(\mathbf{x}) - X_i(\mathbf{x}, t) u_i'(\mathbf{x})] dV_{\mathbf{x}} + \\
& + \int_0^t \int [G'(\mathbf{x}, t - \tau) T(\mathbf{x}, \tau) - G(\mathbf{x}, \tau) T'(\mathbf{x}, t - \tau)] dV_{\mathbf{x}} d\tau = \\
& = \int_0^t \int [T'(\mathbf{x}, t - \tau) Q(\mathbf{x}, \tau) - Q'(\mathbf{x}, t - \tau) T(\mathbf{x}, \tau)] dS_{\mathbf{x}} d\tau + \\
& + \int c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^{\circ}(\mathbf{x}) T'(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \int \tau_t c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^1(\mathbf{x}) T'(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \\
& + \int \tau_t c_{\varepsilon}(\mathbf{x}) T^{\circ}(\mathbf{x}) T''(\mathbf{x}, t) dV_{\mathbf{x}} + \int [u_i'(\mathbf{x}) p_i(\mathbf{x}, t) - p_i'(\mathbf{x}) u_i(\mathbf{x}, t)] dS_{\mathbf{x}} \tag{2.6}
\end{aligned}$$

Отметим, что при $\tau_t = 0$ формулы (2.5) и (2.6) совпадают с формулами взаимности квазистатических и динамических задач классической несвязанной термоупругости [5]¹

3. Интегральные представления общего решения. Для построения формулы типа формулы Сомильяна используются уравнения взаимности (2.5) и (2.6).

Заменим в формуле (2.5) x и y и положим в ней

$$\begin{aligned}
X_i' &= \delta_{im} \delta(\mathbf{y} - \mathbf{x}) \delta(t - \tau), \quad G' = 0 \\
u_i' &= U_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau), \quad p_i' = T_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) \\
T' &= K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau), \quad Q' = N_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau)
\end{aligned}$$

Тогда получим следующую интегральную формулу для динамических задач НОТ (относительно перемещения):

$$\begin{aligned}
u_m(\mathbf{x}, t) &= \int_0^t \int U_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) X_i(\mathbf{y}, \tau) dV_{\mathbf{y}} d\tau + \\
& + \int_0^t \int G(\mathbf{y}, \tau) K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) dV_{\mathbf{y}} d\tau + \\
& + \int \{ \rho(\mathbf{y}) [U_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) u_i^{\circ}(\mathbf{y}) + U_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) u_i^1(\mathbf{y})] + \\
& + c_{\varepsilon}(\mathbf{y}) [K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) T^{\circ}(\mathbf{y}) + \tau_t T^1(\mathbf{y}) K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) + \tau_t T^{\circ}(\mathbf{y}) K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t)] \} dV_{\mathbf{y}} + \\
& + \int_0^t \int [K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) Q(\mathbf{y}, \tau) - N_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) T(\mathbf{y}, \tau)] dS_{\mathbf{y}} d\tau + \\
& + \int_0^t \int [U_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) p_i(\mathbf{y}, \tau) - T_{im}(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t - \tau) u_i(\mathbf{y}, \tau)] dS_{\mathbf{y}} d\tau \tag{3.1}
\end{aligned}$$

$$N_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) = \partial K_m(\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) / \partial n^+(\mathbf{y}), \quad \mathbf{x} \in V, \quad t > 0$$

¹ См. также: Мамедов Ю. М. Применение метода потенциала в задачах термоупругости: Препринт № 236. Баку: Ин-т физики АН АзССР, 1987. 78 с.

В случае, когда

$$\begin{aligned} X_i' &= 0, \quad G' = \delta(y - x) \delta(t - \tau) \\ u_i' &= p_i' = 0, \quad T' = T^*(y, x, t - \tau); \quad Q' = Q^*(y, x, t - \tau) \end{aligned}$$

из уравнения взаимности (2.5) получим формулы типа формулы Сомильяна для температуры

$$\begin{aligned} T(x, y) &= \int_0^t \int T^*(y, x, t - \tau) G(y, \tau) dV_y d\tau + \\ &+ \int c_\varepsilon(y) T^*(y, x, t) T^\circ(y) dV_y + \int \tau_t c_\varepsilon(y) T^1(y) T^*(y, x, t) dV_y + \\ &+ \int \tau_t c_\varepsilon(y) T^\circ(y) T^*(y, x, t) dV_y + \int_0^t \int [T^*(y, x, t - \tau) Q(y, \tau) - \\ &- Q^*(y, x, t - \tau) T(y, \tau)] dS_y d\tau, \quad x \in V, \quad t > 0 \\ &Q^*(y, x, t - \tau) = \partial T^*(y, x, t - \tau) / \partial n^+(y) \end{aligned} \quad (3.2)$$

Далее заменим в формуле (2.6) x на y и положим в ней

$$\begin{aligned} X_i' &= \delta_{im} \delta(y - x), \quad G' = 0, \quad u_i' = U_{im}(y, x) \\ p_i' &= T_{im}(y, x), \quad T' = K_m^*(y, x, t - \tau), \quad Q = N_m^*(y, x, t - \tau) \end{aligned}$$

При этом получим интегральную формулу представления перемещений для квазистатических задач НОТ

$$\begin{aligned} u_m(x, t) &= \int U_{im}(y, x) X_i(y, t) dV_y + \int_0^t \int K_m^*(y, x, t - \tau) G(y, \tau) dV_y d\tau + \\ &+ \int c_\varepsilon(y) \{T^\circ(y) K_m^*(y, x, t) + \tau_t [T^1(y) K_m^*(y, x, t) + \\ &+ T^\circ(y) K_m^*(y, x, t)]\} dV_y + \int_0^t \int [K_m^*(y, x, t - \tau) Q(y, \tau) - \\ &- N_m^*(y, x, t - \tau) T(y, \tau)] dS_y d\tau + \int [U_{im}(y, x) p_i(y, t) - \\ &- T_{im}(y, x) u_i(y, t)] dS_y, \quad x \in V, \quad t > 0 \\ &N_m^*(y, x, t) = \partial K_m^*(y, x, t) / \partial n^+(y) \end{aligned} \quad (3.3)$$

Формула (3.2) остается в силе и в случае квазистатических задач.

При помощи полученных формул вычисляются смещения и температура внутри тела (т. е., при $x \in V$) через их граничные значения и граничные значения напряжений и теплового потока.

Заметим, что поскольку первые три уравнения системы (2.1) образуют систему уравнений движения Ламе (в случае квазистатики систему уравнений эластостатики в перемещениях) для изотермического случая, то компоненты $U_{im}(x, y, t)$, $(U_{im}(x, y))$ фундаментального решения сопряженной системы являются также компонентами фундаментального решения нестационарной изотермической эластодинамики (эластостатики).

Кроме того, компоненты $T_{im}(x, y, t)$ ($T_{im}(x, y)$) совпадают одноименными компонентами изотермической эластодинамики (эластостатики).

Установим теперь связь между компонентами K_m , T^* (K_m^* , T^*) фундаментального решения системы (2.1) (в случае квазистатики $\rho u_i'' \equiv 0$) и фундаментальным решением исходной системы, соответствующим единичному импульсному источнику тепла.

Предполагая, что тело неограниченно, и считая начальные условия, массовые силы нулевыми и $G(y, \tau) = \delta(y - x) \delta(\tau)$, из формул (3.1) —

(3.3) получим

$$\begin{aligned} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) &= T^* (\mathbf{y}, \mathbf{x}, t), & U_m^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) &= K_m (\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) \\ U_m'' (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) &= K_m^* (\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) \end{aligned} \quad (3.4)$$

Здесь $T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t)$, $U_m^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t)$ и $U_m'' (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t)$ — компоненты фундаментальных решений исходных систем соответственно.

4. Формулы представления для напряжений и теплового потока. Теперь, заменяя в равенстве (3.1) обозначения индекса m на l , действуя на обе части этого равенства оператором $C_{mrlk} \partial / \partial x_k$ и принимая во внимание формулы (1.2), получим формулу представления для напряжений

$$\begin{aligned} \sigma_{mr} (\mathbf{x}, t) &= \int_0^t \int D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) X_i (\mathbf{y}, \tau) dV_y d\tau + \\ &+ \int_0^t \int V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) G (\mathbf{y}, \tau) dV_y d\tau + \int \{ \rho (\mathbf{y}) [D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) u_i^0 (\mathbf{y}) + \\ &+ D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) u_i^1 (\mathbf{y})] + c_\varepsilon (\mathbf{y}) [T^0 (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) + \tau_t T^1 (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) + \\ &+ \tau_t T^0 (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t)] \} dV_y + \int_0^t \int [V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) Q (\mathbf{y}, \tau) - \\ &- S_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) T (\mathbf{y}, \tau)] dS_y d\tau + \int_0^t \int [D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) p_i (\mathbf{y}, \tau) - \\ &- S_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) u_i (\mathbf{y}, \tau)] dS_y d\tau - \beta_{mr} T (\mathbf{x}, t), \quad \mathbf{x} \in V, \quad t > 0 \end{aligned} \quad (4.1)$$

$$D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) = C_{mrlk} (\mathbf{x}) \partial U_{li} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k$$

$$S_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) = C_{mrlk} (\mathbf{x}) \partial T_{li} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k$$

$$V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) = C_{mrlk} (\mathbf{x}) \partial U_l^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k$$

$$S_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) = C_{mrlk} (\mathbf{x}) \partial N_l^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k$$

причем

$$T_{li} (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) = C_{ijkm} n_j (\mathbf{y}) \partial U_{ml} (\mathbf{y}, \mathbf{x}, t) / \partial y_k$$

Воздействуя на обе части равенства (3.2) оператором $\partial / \partial n^+ (\mathbf{x})$, получим формулу представления для теплового потока

$$\begin{aligned} Q (\mathbf{x}, t) &= \int_0^t \int \frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) G (\mathbf{y}, \tau) dV_y d\tau + \\ &+ \int c_\varepsilon (\mathbf{y}) \frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^0 (\mathbf{y}) dV_y + \int \tau_t c_\varepsilon (\mathbf{y}) \frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^1 (\mathbf{y}) dV_y + \\ &+ \int \tau_t c_\varepsilon (\mathbf{y}) \frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^0 (\mathbf{y}) dV_y + \int_0^t \int \left[\frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) Q (\mathbf{y}, \tau) - \right. \\ &\left. - \frac{\partial}{\partial n^+ (\mathbf{x})} Q_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) T (\mathbf{y}, \tau) \right] dS_y d\tau, \quad \mathbf{x} \in V, \quad t > 0 \end{aligned} \quad (4.2)$$

$$Q_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) = \partial T_1^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) / \partial n^+ (\mathbf{x})$$

Формула для напряжений в случае квазистатических задач имеет вид

$$\begin{aligned} \sigma_{mr} (\mathbf{x}, t) &= \int D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}) X_i (\mathbf{y}) dV_y + \int_0^t \int V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) G (\mathbf{y}, \tau) dV_y d\tau + \\ &+ \int c_\varepsilon (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^0 (\mathbf{y}) dV_y + \int \tau_t c_\varepsilon (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^1 (\mathbf{y}) dV_y + \\ &+ \int \tau_t c_\varepsilon (\mathbf{y}) V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) T^0 (\mathbf{y}) dV_y + \int_0^t \int [V_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) Q (\mathbf{y}, \tau) - \\ &- S_{mr}^* (\mathbf{x}, \mathbf{y}, t - \tau) T (\mathbf{y}, \tau)] dS_y d\tau + \int [D_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}) p_i (\mathbf{y}, t) - \\ &- S_{mri} (\mathbf{x}, \mathbf{y}) u_i (\mathbf{y}, t)] dS_y - T (\mathbf{x}, t) \beta_{mr}, \quad \mathbf{x} \in V, \quad t > 0 \end{aligned} \quad (4.3)$$

$$\begin{aligned}
D_{mri}(\mathbf{x}, \mathbf{y}) &= C_{mrlk}(\mathbf{x}) \partial U_{li}(\mathbf{x}, \mathbf{y}) / \partial x_k \\
S_{mri}(\mathbf{x}, \mathbf{y}) &= C_{mrlk}(\mathbf{x}) \partial T_{li}(\mathbf{x}, \mathbf{y}) / \partial x_k \\
V_{mr}^*(\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) &= C_{mrlk}(\mathbf{x}) \partial U_i''(\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k \\
S_{mr}^*(\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) &= C_{mrlk}(\mathbf{x}) \partial N_i''(\mathbf{x}, \mathbf{y}, t) / \partial x_k
\end{aligned}$$

причем

$$T_{li}(\mathbf{x}, \mathbf{y}) = C_{ijkl} n_j(\mathbf{y}) \partial U_{ml}(\mathbf{y}, \mathbf{x}) / \partial y_k$$

С использованием представлений (4.1)—(4.3) можно вычислить напряжения и тепловой поток во внутренних точках рассматриваемой области для соответствующих краевых задач.

На основе построенных интегральных представлений могут быть сконструированы в прямой формулировке (при наличии фундаментальных и сингулярных решений) гранично-временные интегральные уравнения для вышеупомянутых начально-краевых задач. Кроме того, изложенный подход при замене фундаментальных решений можно распространить на двумерные начально-краевые задачи НОТ.

Автор благодарит Р. В. Гольдштейна за внимание к работе.

ЛИТЕРАТУРА

1. Новацкий В. Динамические задачи термоупругости. М.: Мир, 1970. 256 с.
2. Бурчуладзе Т. В., Гегелиа Т. Г. Развитие метода потенциала в теории упругости. Тбилиси.: Мецниереба, 1985. 226 с.
3. Кукуджанов В. Н., Остриж А. В. Динамические задачи взаимосвязанной термоупругости // Пластичность и разрушение твердых тел. М.: Наука, 1988, С. 125—130.
4. Ignaczak J. On a three-dimensional solution of dynamic thermoelasticity with two relaxation times // J. Therm. Stresses. 1981. V. 4. № 3—4. p. 357—385.
5. Хуторянский Н. М. К теории потенциала для нестационарных динамических задач несвязанной термоупругости // Прикладные проблемы прочности и пластичности. Горький: Изд-во Горьк. ун-та, 1980. Вып. 15. С. 9—17.

Баку

Поступила в редакцию
24.V.1989