

ВОЗДЕЙСТВИЕ НЕСТАЦИОНАРНЫХ ТЕПЛОВЫХ ИСТОЧНИКОВ НА УПРУГОЕ ПОЛУПРОСТРАНСТВО

А.Э.Бабаев, *д.т.н., главный научный сотрудник Института механики
им. С.П. Тимошенко НАН Украины; 03057, Украина, Киев, ул. Нестерова 3,
тел.: (+38044) 454-7774*

А.В.Богданов, *ассистент кафедры акустики и акустоэлектроники Национального
Технического Университета Украины «КПИ»; 03056, Украина, Киев,
ул. Политехническая 16, корп. 12, тел.: (+38044) 454-9072; e-mail: bogdanov_o@ua.fm.*

Рассмотрены плоские задачи нестационарного возбуждения упругого полупространства тепловыми источниками. Их постановки выполнены в рамках теории несвязанной термоупругости для случаев, когда источники равномерно распределены в продольном (ось x вдоль границы полупространства) направлении, и когда они локализованы в слое $-a \leq x \leq a$. Разработан метод решения указанных задач, проведен расчет характеристик переходного процесса и сделан их анализ.

ВВЕДЕНИЕ

В подавляющем большинстве, имеющихся к настоящему времени работ по проблемам термоупругости, исследовались периодические во времени процессы, в том числе с учетом усложненных моделей [1, 2]. Не смотря на значительные достижения в этой области механики сплошных сред, закономерности распределения температурных и волновых полей, возбуждаемых внутренними нестационарными тепловыми источниками, остаются практически не исследованными. Задачи данного класса моделируют волновые поля в упругих телах, возникающие при действии на них лазерного излучения (термооптическая генерация звуковых волн [3]).

1. РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННЫЕ ИСТОЧНИКИ ВДОЛЬ ПРОДОЛЬНОЙ КООРДИНАТЫ

Рассматривается упругое полупространство, на которое, с момента времени $t = 0$, действует нормальный к границе $z = 0$ (z – декартова координата), лазерный поток, бесконечный в продольном направлении. Возбуждаемое им поле тепловых источников имеет удельную мощность $w_0 = 0,5I_0 \beta e^{-\beta z} f(t)$ [3], где I_0 – амплитуда интенсивности внешнего воздействия, $f(t)$ – функция, определяющая закон его изменения во времени, β – коэффициент оптического поглощения вещества.

Приведенная ниже постановка задачи выполнена с использованием следующих безразмерных обозначений (они отмечены волной): $\tilde{z} = \beta z$, $\tilde{t} = \beta v t$, $\tilde{\theta} = \alpha \theta$, $\tilde{u}_z = \beta u_z$, $\tilde{\sigma}_{zz} = \sigma_{zz} / C^T$, где $\theta(z, t)$ – разница температур точек полупространства в возмущенном и невозмущенном состояниях; α – коэффициент линейного теплового расширения; $u_z(z, t)$ и $\sigma_{zz}(z, t)$ – возникающие в среде перемещения и напряжения; $v = \sqrt{(\lambda + 2\mu) / \rho}$ – скорость распространения упругой волны сжатия (λ и μ – коэффициенты Ламе, ρ – плотность материала); $C^T = \lambda + 2\mu$.

Исходная система уравнений (теплопроводности и движения упругой среды) имеет вид [1]:

$$\frac{\partial^2 \tilde{\theta}}{\partial \tilde{z}^2} - A_1 \frac{\partial \tilde{\theta}}{\partial \tilde{t}} = A_2 f(\tilde{t}) e^{-\tilde{z}}, \quad (1)$$

$$\frac{\partial^2 \tilde{u}_z}{\partial \tilde{z}^2} - \frac{\partial^2 \tilde{u}_z}{\partial \tilde{t}^2} = \eta \frac{\partial \tilde{\theta}}{\partial \tilde{z}}; \quad (2)$$

где $A_1 = \nu/(\beta\chi)$, $A_2 = -(\alpha I_0)/(2\beta\kappa)$; $\eta = B^*/C^T$, $B^* = 3\lambda + 2\mu$, $C^T = \lambda + 2\mu$; χ и κ – коэффициенты температуропроводности и теплопроводности, соответственно.

Нормальное напряжение $\tilde{\sigma}_{zz}(\tilde{z}, \tilde{t})$ выражается через $\tilde{u}_z(\tilde{z}, \tilde{t})$ и $\tilde{\theta}(\tilde{z}, \tilde{t})$ зависимостью

$$\tilde{\sigma}_{zz} = \frac{\partial \tilde{u}_z}{\partial \tilde{z}} - \eta \tilde{\theta}. \quad (3)$$

Граница $\tilde{z} = 0$ предполагается термоизолированной (тепловой поток равен нулю) и свободной от напряжений (незакрепленной).

Задача решается с использованием интегрального преобразования Лапласа по времени. После интегрирования в пространстве изображений неоднородного уравнения теплопроводности (1) и удовлетворения граничному условию $\left. \frac{\partial \tilde{\theta}^L}{\partial \tilde{z}} \right|_{\tilde{z}=0} = 0$, получим

следующее представление искомой функции $\tilde{\theta}^L(\tilde{z}, p)$:

$$\tilde{\theta}^L(\tilde{z}, p) = \frac{A_2}{A_1} f^L(p) G_1^L(\tilde{z}, p). \quad (4)$$

Здесь

$$G_1^L(\tilde{z}, p) = \frac{1}{\sqrt{A_1}} \frac{e^{-\tilde{z}\sqrt{pA_1}}}{\sqrt{p(p-1/A_1)}} - \frac{e^{-\tilde{z}}}{p-1/A_1}, \quad (5)$$

индексом L обозначены соответствующие трансформанты; p – параметр преобразования.

Общее решение преобразованного по Лапласу уравнения (2) после удовлетворения граничному условию $\left. \tilde{\sigma}^L \right|_{\tilde{z}=0} = 0$, принимает вид:

$$\tilde{u}_z^L(\tilde{z}, p) = \frac{\eta A_2}{A_1^2 - 1} f^L(p) \sum_{k=1}^5 F_k^L(\tilde{z}, p). \quad (6)$$

Ниже приведены принятые в (2.3) обозначения:

$$F_1^L(\tilde{z}, p) = -A_1 G_1^L(\tilde{z}, p), \quad F_2^L(\tilde{z}, p) = \frac{e^{-\tilde{z}\sqrt{pA_1}}}{p(p-A_1)} - \frac{e^{-\tilde{z}p}}{\sqrt{pA_1}(p-A_1)},$$

$$F_3^L(\tilde{z}, p) = \frac{\sqrt{A_1} e^{-\tilde{z}\sqrt{pA_1}}}{p(\sqrt{p+1}/\sqrt{A_1})} - \frac{e^{-\tilde{z}p}}{\sqrt{p}(\sqrt{p+1}/\sqrt{A_1})}, \quad F_4^L(\tilde{z}, p) = -\frac{e^{-\tilde{z}}}{p^2-1} + \frac{p e^{-\tilde{z}p}}{p^2-1},$$

$$F_5^L(\tilde{z}, p) = -A_1 \left[\frac{pe^{-\tilde{z}}}{p^2 - 1} - \frac{e^{-\tilde{z}p}}{p^2 - 1} \right]. \quad (7)$$

Основная трудность при решении данной задачи состоит в обращении искомым величин. Оригиналы слагаемых функций G_1^L , $F_1^L - F_5^L$ при увеличении \tilde{z} и \tilde{t} экспоненциально возрастают. Расчет искомым характеристик в точках, даже незначительно удаленных от границы $\tilde{z}=0$, при раздельном определении числовых значений каждого из слагаемых становится практически неосуществимым (происходит потеря точности вычислений и переполнение разрядной сетки компьютера). Поэтому компоненты общих решений сгруппированы попарно таким образом, что оригиналы этих комбинаций (G_1^L , $F_1^L - F_5^L$) не имеют стремительного роста при любых значениях \tilde{z} и \tilde{t} . Их инверсия выполнена с использованием справочных данных [4].

В качестве примера, приведен оригинал функции G_1 :

$$G_1(\tilde{z}, \tilde{t}) = 0,5 e^{-\tilde{z} + \tilde{t}/A_1} \operatorname{erfc}\left(-\sqrt{\tilde{t}/A_1} + \tilde{z}/2\sqrt{A_1/\tilde{t}}\right) H(\tilde{z}A_1/2 - \tilde{t}) - \\ - 0,5 e^{-\tilde{z} + \tilde{t}/A_1} \operatorname{erfc}\left(\sqrt{\tilde{t}/A_1} - \tilde{z}/2\sqrt{A_1/\tilde{t}}\right) H(\tilde{t} - \tilde{z}A_1/2) - \\ - 0,5 e^{\tilde{z} + \tilde{t}/A_1} \operatorname{erfc}\left(\sqrt{\tilde{t}/A_1} + \tilde{z}/2\sqrt{A_1/\tilde{t}}\right) - e^{-\tilde{z} + \tilde{t}/A_1} H(\tilde{z}A_1/2 - \tilde{t}) \quad (8)$$

Температура $\tilde{\theta}(\tilde{z}, \tilde{t})$ и перемещения $\tilde{u}_z(\tilde{z}, \tilde{t})$ после обращения равенств (5) и (6) представимы в виде интегралов Дюамеля:

$$\tilde{\theta}(\tilde{z}, \tilde{t}) = \frac{A_2}{A_1} \int_0^{\tilde{t}} f(\tau) G_1(\tilde{z}, \tilde{t} - \tau) d\tau; \quad (8)$$

$$\tilde{u}_z(\tilde{z}, \tilde{t}) = \frac{\eta A_2}{A_1^2 - 1} \int_0^{\tilde{t}} f(\tau) \sum_{k=1}^5 F_k(\tilde{z}, \tilde{t} - \tau) d\tau; \quad (9)$$

Аналогично определяются тепловой поток $\frac{\partial \tilde{\theta}(\tilde{z}, \tilde{t})}{\partial \tilde{z}}$ и напряжения $\tilde{\sigma}_{zz}(\tilde{z}, \tilde{t})$.

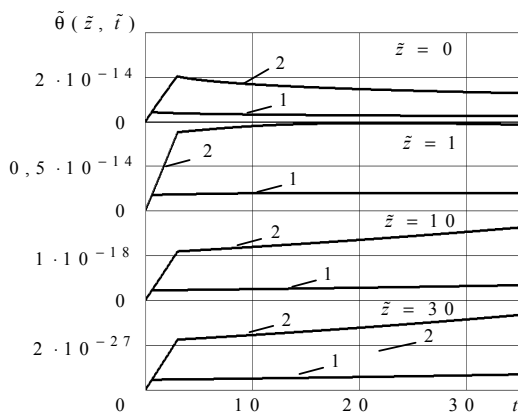


Рис. 1

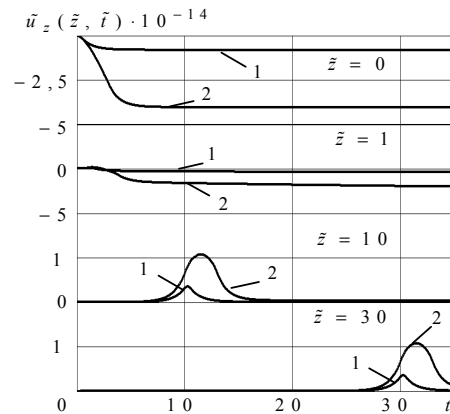


Рис. 2

На рис. 1 приведен график распределения температуры, а на рис. 2 — распределения перемещений по глубине полупространства.

В качестве материала упругого полупространства используется кремний, для которого [5] $\alpha = 2,33 \cdot 10^{-6}$ м/град, $\beta = 1,2 \cdot 10^6$ м⁻¹, $\chi = 8,8 \cdot 10^{-5}$ град/с, $\kappa = 156$ Вт/м, $E = 10^{11}$ Па, $\nu = 8,43 \cdot 10^3$ м/с. Приведенные результаты соответствуют случаю, когда мощность внутренних источников изменяется во времени по закону $f(\tilde{t}) = H(\tilde{t}) - H(\tilde{t} - \tilde{t}_0)$, при $\tilde{t}_0 = 0,6$ (кривая 1) и $\tilde{t}_0 = 3$ (кривая 2) — лазерный поток прямоугольного профиля с амплитудой интенсивности $I_0 = 10^2$ Вт/м².

2. РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННЫЕ ИСТОЧНИКИ В ИНТЕРВАЛЕ ВДОЛЬ ПРОДОЛЬНОЙ КООРДИНАТЫ

В данной задаче рассматривается действие на упругое полупространство ограниченного лазерного потока. В результате его воздействия в упругом полупространстве будут возникать как продольные, так и поперечные упругие волны.

Исходная система уравнений, с использованием приведенных выше безразмерных величин, имеет вид:

$$\frac{\partial^2 \tilde{\theta}}{\partial \tilde{z}^2} + \frac{\partial^2 \tilde{\theta}}{\partial \tilde{x}^2} - A_1 \frac{\partial \tilde{\theta}}{\partial \tilde{t}} = A_2 f(\tilde{t}) H(a - |\tilde{x}|) e^{-\tilde{z}}, \quad (10)$$

$$\begin{cases} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \tilde{x}^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \tilde{z}^2} - \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \tilde{t}^2} = \eta \tilde{\theta}, \\ \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \tilde{x}^2} + \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \tilde{z}^2} - \frac{1}{\tilde{c}_2^2} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \tilde{t}^2} = 0; \end{cases} \quad (11)$$

где Φ и Ψ безразмерные потенциалы волн сжатия и сдвига, соответственно, они связаны с перемещениями упругой среды зависимостями $\tilde{u}_z = \frac{\partial \Phi}{\partial \tilde{z}} + \frac{\partial \Psi}{\partial \tilde{x}}$ и $\tilde{u}_x = \frac{\partial \Phi}{\partial \tilde{x}} - \frac{\partial \Psi}{\partial \tilde{z}}$ [6];

$\tilde{c}_2 = \sqrt{\mu/C^T}$ — безразмерная скорость сдвиговой волны. Механические напряжения определяются выражениями:

$$\begin{cases} \tilde{\sigma}_{xx} = \frac{\partial \tilde{u}_x}{\partial \tilde{x}} + \frac{\lambda}{C^T} \frac{\partial \tilde{u}_z}{\partial \tilde{z}} - \eta \tilde{\theta}, \\ \tilde{\sigma}_{zz} = \frac{\lambda}{C^T} \frac{\partial \tilde{u}_x}{\partial \tilde{x}} + \frac{\partial \tilde{u}_z}{\partial \tilde{z}} - \eta \tilde{\theta}, \\ \tilde{\sigma}_{xz} = \frac{\mu}{C^T} \left(\frac{\partial \tilde{u}_x}{\partial \tilde{z}} + \frac{\partial \tilde{u}_z}{\partial \tilde{x}} \right). \end{cases} \quad (12)$$

В рассматриваемом случае на границе полупространства $\tilde{z} = 0$, к приведенным выше граничным условиям, добавляется условие равенства нулю касательных напряжений.

Общее решение уравнения теплопроводности, с применением интегральных преобразований Лапласа по времени и Фурье по пространственной координате \tilde{x} , удается получить аналитически. Его трансформанта (она обозначена индексом LF) определяется формулой:

$$\tilde{\theta}^{LF} = f^L A_2 \frac{\sin \lambda a}{\lambda} \left\{ \frac{e^{-\tilde{z}\sqrt{A_1 p + \lambda^2}}}{\sqrt{A_1 p + \lambda^2} [A_1 p + \lambda^2 - 1]} - \frac{e^{-\tilde{z}}}{[A_1 p + \lambda^2 - 1]} \right\}, \quad (13)$$

где p и λ – параметры преобразования Лапласа и Фурье. В результате инверсии $\tilde{\theta}^{LF}$ [4] получаем искомый оригинал в виде свертки функций:

$$\tilde{\theta} = \frac{A_2}{A_1} \int_0^{\tilde{t}} f(\tilde{t} - \tau) \left\{ \left[\operatorname{erf} \frac{\tilde{x} + a}{2\sqrt{\tau/A_1}} - \operatorname{erf} \frac{\tilde{x} - a}{2\sqrt{\tau/A_1}} \right] \cdot G_1(\tilde{z}, \tau) \right\} d\tau. \quad (14)$$

Отметим, что вычисление потенциалов Φ и Ψ с помощью двойного интегрального преобразования связано с принципиальными математическими трудностями. Учитывая, что температурное поле убывает с ростом $|\tilde{x}|$ ($|\tilde{x}| \geq a$), решение трансформированного по Лапласу уравнения теплопроводности построено методом разделения переменных (разложение в ряд Фурье на интервале $|\tilde{x}| \leq L$):

$$\tilde{\theta}^L = f^L A_2 \sum_{n=0}^{\infty} b_n \left\{ \frac{e^{-\tilde{z}\sqrt{A_1 p + \alpha_n^2}}}{\sqrt{A_1 p + \alpha_n^2} [A_1 p + \alpha_n^2 - 1]} - \frac{e^{-\tilde{z}}}{[A_1 p + \alpha_n^2 - 1]} \right\}, \quad (15)$$

где $b_n = a/L, n=0$; $2/\alpha_n L \sin(\alpha_n a), n \neq 0$ – коэффициенты разложения функции $H(a - |\tilde{x}|)$ на интервале $[-L; L]$ $a < L, \alpha_n = n\pi/L$.

В пространстве оригиналов выражение (15) принимает вид:

$$\tilde{\theta} = \frac{A_2}{A_1} \sum_{n=0}^{\infty} b_n \cos(\alpha_n \tilde{x}) \int_0^{\tilde{t}} f(\tilde{t} - \tau) \left\{ e^{-\frac{\alpha_n \tau}{A_1}} \cdot G_1(\tilde{z}, \tau) \right\} d\tau, \quad (16)$$

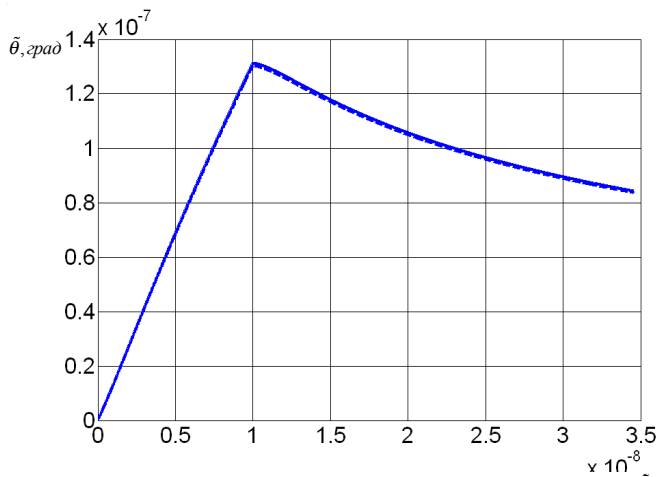


рис. 3

Графики полученные в результате расчетов по формулам (14) и (16) представлены на рис. 3, как видно они практически сливаются ($\tilde{x} = 0, \tilde{z} = 1$).

Значение L_1 выбиралось из условия, чтобы в заданном интервале времени $\tilde{t} \in (0; T]$ уровень температуры в точках $\tilde{x} = \pm L_1$ не превышал $10^{-6} \cdot \tilde{\theta}(0, \tilde{z}, \tilde{t})$. При этом отличие величин $\tilde{\theta}$ рассчитанных по формулам (14) и (16), в области $\tilde{x} \in [-L_1; L_1]$, составляет менее 0,01%.

За время $\tilde{t} < T$, где $T = L_2 - a$ волна сжатия, безразмерная скорость которой равна единице, не достигнет краев интервала $\tilde{x} \in [-L_2; L_2]$. Отметим, что у волны сдвига эта скорость меньше чем у волны сжатия ($\tilde{c}_2 < 1$). Таким образом при $L \geq \max(L_1, L_2)$ вблизи точек $\tilde{x} = \pm L$ упругая среда находится в практически невозмущенном состоянии

Из вышеизложенного следует, что для заданного T в указанном интервале $\tilde{x} \in [-L; L]$ применимо представление характеристик, возникающего в среде нестационарного волнового поля, в виде рядов Фурье. Такой подход существенно упрощает решение рассматриваемой задачи.

ЛИТЕРАТУРА

1. Коваленко А.Д. Термоупругость. Издательское объединение “Вища школа”, 1975. – 216 с..
2. Корнаухов В.Г. Тепловое разрушение полимерных элементов конструкций при моногармоническом деформировании // Прикладная механика. — 2004. — 40, №6. — с. 30-70.
3. Лямшев Л.М. Лазерное термооптическое возбуждение звука / Отв. Ред. В.И. Ильичев; АН СССР, Акустический институт им. Н.Н. Андреева — М.: Наука, 1989. — 237 с..
4. Бейтмен Г., Эрдейн А. Таблицы интегральных преобразований: В 2-х т. — М.: Наука, 1969. — Т.1. — 343 с.; — Т.2. — 328 с..
5. Таблицы физических величин. Справочник. / Под ред. акад. И.К.Кикоина. — М., Атомиздат, 1976, 1008 с..
6. Гузь А.Н., Головчан В.Т. Дифракция упругих волн в многосвязных телах. — К.: Наукова думка, 1972. — 254 с..