

М. Т. Солодяк

**ТЕМПЕРАТУРНЫЕ ПОЛЯ И НАПРЯЖЕНИЯ  
В МАГНИТОМЯГКОМ УПРУГОМ ПОЛУПРОСТРАНСТВЕ  
ПРИ УСТАНОВИВШЕМСЯ ПЕРИОДИЧЕСКОМ ВО ВРЕМЕНИ  
ЭЛЕКТРОМАГНИТНОМ ПОЛЕ**

Рассмотрим задачу об определении термоупругого состояния свободного от силовой нагрузки полупространства с ферромагнитного мягкого материала, на поверхности  $z = 0$  которого поддерживается напряженность магнитного поля  $\vec{H}^{(0)} = \{0, H_0 \cos \omega t^*, 0\}$ , где  $\omega$  — частота;  $t^*$  — время. Принимаем, что напряженное состояние обусловлено усредненным во времени по наименьшему периоду колебаний электромагнитной волны джоулевым теплом. Зависимость между индукцией  $B$  и напряженностью  $H$  магнитного поля принимаем в виде полиномиального ряда [1]

$$B = \sum_{n=0}^{\infty} s_n H^{2n+1}. \quad (1)$$

Характеристики материала полупространства считаются постоянными.

Из уравнения индукции, записанного для данного случая в пренебрежении токами смещения

$$\frac{\partial^2 H}{\partial z^2} = \sigma \frac{\partial B}{\partial t^*}$$

с использованием соотношения (1), получаем

$$\frac{\partial^2 h}{\partial x^2} = \frac{1}{2} \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon_n h^{2n} \frac{\partial h}{\partial t}. \quad (2)$$

Здесь введены безразмерные величины для напряженности магнитного поля, времени и толщиной координаты:

$$h = \frac{H}{H_0}, \quad t = \omega t^*, \quad x = \frac{z}{z_0}, \quad \varepsilon_n = c_n \varepsilon^n, \quad \varepsilon = \frac{H_0^2}{s_0}; \quad c_n = (2n + 1) s_n s_0^{n-1},$$

$z_0 = (2\omega s_0)$  — параметр, характеризующий глубину проникновения электромагнитного поля.

Далее ограничимся случаем  $\varepsilon_n < 1$ , т. е. случаем средних внешних электромагнитных полей [2]. Решение уравнения (2) находим в виде ряда по параметру  $\varepsilon_n$ :

$$h(x, t) = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{k=0}^{\infty} \varepsilon_n^k h_{n,k}(x, t). \quad (3)$$

Анализ полученных решений (3), найденных с точностью до третьего приближения, показал, что с погрешностью меньшей 1% будет

$$h(x, t) = h_0(x, t) + \sum_{n=1}^{\infty} \varepsilon_n h_{n,1}(x, t), \quad (4)$$

где

$$h_0(x, t) = \frac{1}{2} \left( e^{-\frac{1+i}{2} x + it} + e^{-\frac{1-i}{2} x - it} \right);$$

$$h_{n,1}(x, t) = -\frac{(2n)!}{2^{2(n+1)}} \sum_{j=0}^n \frac{2n-2j+1}{j(2n-j+1)} \frac{1}{j^2(2n-j+1)^2 + n^2(2n-2j+1)^2} \times \\ \times \{ [n(2n-2j+1) + j(2n-j+1)] i \} e^{-\frac{\sqrt{2n-2j+1}(1+i)}{2} x} -$$

$$- e^{-\frac{2n+1+(2n-2j+1)t}{2}x} e^{(2n-2j+1)t} + [n(2n-2j+1) - j(2n-j+1)t] \times \\ \times (e^{-\frac{\sqrt{2n-2j+1}(1-t)}{2}x} - e^{-\frac{jn+1-(2n-2j+1)t}{2}x}) e^{-(2n-2j+1)t}.$$

Джоулево тепло, усредненное во времени по наименьшему периоду, запишется так:

$$q(x) = q_0(x) + \sum_{n=1}^{\infty} \varepsilon_n q_n(x), \quad (5)$$

где

$$q_0(x) = e^{-x};$$

$$q_n(x) = - \frac{(2n)!}{2^{2n} n! (n+1)! n(n^2+2n+2)} [e^{-x} - (n+1)^2 e^{-(n+1)x}].$$

Здесь

$$q(x) = \frac{Q(x)}{Q_0}; \quad Q_0 = \sigma E_0^2 = \frac{H_0^2}{4\sigma z_0^2}.$$

Температурное поле находим из уравнения теплопроводности

$$\frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \frac{Q}{\lambda} = \frac{1}{a} \frac{\partial T}{\partial t} \quad (6)$$

при начальном

$$T = T_0 \text{ при } t = 0 \quad (7)$$

и граничных условиях

$$\frac{\partial T}{\partial z} - H(T - T_0) = 0 \text{ при } x = 0, \\ \frac{\partial T}{\partial z} = 0 \text{ при } x = \infty. \quad (8)$$

Здесь  $a$  и  $\lambda$  — соответственно коэффициенты температуропроводности и теплопроводности;  $H$  — относительный коэффициент теплоотдачи на поверхности;  $T_0$  — температура на поверхности.

В безразмерных величинах уравнения (6) — (8) запишутся в виде

$$\frac{\partial^2 t^0}{\partial x^2} + q = \frac{\partial t^0}{\partial \tau}, \\ t^0 = 0 \text{ при } \tau = 0, \\ \frac{\partial t^0}{\partial x} - \text{Bi } t^0 = 0 \text{ при } x = 0, \\ \frac{\partial t^0}{\partial x} = 0 \text{ при } x = \infty. \quad (9)$$

Здесь  $t^0 = \frac{T - T_0}{\bar{T}}$  — безразмерная температура;  $\bar{T} = \frac{Q_0 z_0^2}{\lambda} = \frac{H_0^2}{4\sigma\lambda}$ ;

$\text{Bi}$  — критерий Био;  $\tau = \frac{at}{z_0^2}$  — критерий Фурье.

С использованием преобразования Лапласа найдем

$$t^0(x, \tau, \text{Bi}) = - \frac{a}{\text{Bi}(1-\text{Bi})} \left\{ \frac{\text{Bi}}{2} e^{\tau} \left[ (1-\text{Bi}) e^{-x} \text{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} - \sqrt{\tau} \right) - \right. \right. \\ \left. \left. - (1+\text{Bi}) e^x \text{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} + \sqrt{\tau} \right) \right] + e^{\text{Bi}(x+\text{Bi}\tau)} \text{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} + \text{Bi}\sqrt{\tau} \right) - \right. \\ \left. - (1-\text{Bi}) \text{erfc} \frac{x}{2\sqrt{\tau}} \right\} + a [e^{\tau} - 1] e^{-x} - \sum_{n=1}^{\infty} \frac{a_n}{\text{Bi}(n+1-\text{Bi})} \times$$

$$\begin{aligned}
& \times \left\{ \frac{\text{Bi}}{2(n+1)} e^{(n+1)^2 \tau} \left[ \left( 1 - \frac{\text{Bi}}{n+1} \right) e^{-(n+1)x} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} - (n+1)\sqrt{\tau} \right) - \right. \right. \\
& \left. \left. - \left( 1 + \frac{\text{Bi}}{n+1} \right) e^{(n+1)x} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} + (n+1)\sqrt{\tau} \right) \right] + e^{\text{Bi}(x+\text{Bi}\tau)} \operatorname{erfc} \times \right. \\
& \quad \times \left. \left( \frac{x}{2\sqrt{\tau}} + \text{Bi}\sqrt{\tau} \right) - \left( 1 - \frac{\text{Bi}^2}{(n+1)^2} \right) \operatorname{erfc} \frac{x}{2\sqrt{\tau}} \right\} + \\
& \quad + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{a_n}{(n+1)^2} [e^{(n+1)^2 \tau} - 1] e^{-(n+1)x}, \tag{10}
\end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned}
a &= 1 - \sum_{n=1}^{\infty} \varepsilon^n c_n \frac{(2n)!}{2^{2n} n! (n+1)^2 n (n^2 + 2n + 2)}; \\
a_n &= \varepsilon^n c_n \frac{(n+1)(2n)!}{2^{2n} (n!)^2 n (n^2 + 2n + 2)}.
\end{aligned}$$

Учитывая, что температурное поле изменяется только по толщине, температурные напряжения для свободного от силовой нагрузки упругого полупространства определяем по формуле [3]

$$\sigma_T(z, t) = - \frac{\alpha_t E}{1-\nu} T(z, t), \tag{11}$$

где  $\alpha_t$  — коэффициент теплового расширения;  $\nu$  — коэффициент Пуассона;  $E$  — модуль упругости.

Данная методика позволяет количественно исследовать влияние нелинейной зависимости между  $B$  и  $H$  на термоупругое состояние.

1. Дружинин В. В. Магнитные свойства электротехнической стали.— М. : Госэнергоиздат, 1962.— 320 с.
2. Преображенский А. А. Магнитные материалы и элементы.— М. : Высш. школа, 1976.— 336 с.
3. Подстригац Я. С., Бурак Я. И., Гачкевич А. Р., Чернявская Л. В. Термоупругость электродоводных тел. Киев : Наук. думка, 1977.— 248 с.

Институт прикладных проблем механики  
и математики АН УССР

Поступила в редколлегию  
21.03.79

УДК 534.222 + 552.1:59

Б. Д. Бойко, Т. З. Вербицкий, А. И. Чигинь

#### ЛАБОРАТОРНЫЕ ИССЛЕДОВАНИЯ НЕЛИНЕЙНЫХ ЭФФЕКТОВ, СВЯЗАННЫХ С ПРОХОЖДЕНИЕМ УПРУГИХ ВОЛН ЧЕРЕЗ ТРЕЩИНОВАТУЮ ЗОНУ

Известно, что внешние термобарические условия существенно влияют на структуру и физико-механические свойства многофазных сред. Структура и физико-механические характеристики среды в свою очередь определяют параметры импульсных упругих волн (амплитудно-фазовый спектр, время прохождения и амплитуду колебаний), распространяющихся в данной среде. В работах [1, 2] показано, что при прохождении упругих волн через трещиноватое тело могут иметь место также нелинейные волновые явления, в том числе генерация продольной волны поперечной. Таким образом, существует принципиальная возможность по результатам лабораторных измерений параметров упругих волн, распространяющихся в исследуемом материале, судить о структурных изменениях, происходящих в нем под действием таких внешних факторов, как температура и давление. Проведенные ранее