

Если в разложениях по  $\varphi$  граничных функций ограничиться конечным числом членов, то решение задачи тоже будет представлено в виде конечных сумм, и полученные формулы могут служить в качестве расчетных.

Поступила 3 VII 1973

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Сунчелев Р. Я. Решение основных краевых задач для трансверсально изотропного упругого слоя. Инж. ж. МТТ, 1966, № 5.
2. Ларионов Г. С. Исследование колебаний релаксирующих систем методом усреднения. Механика полимеров, 1969, № 5.
3. Филатов А. Н. Методы усреднения в дифференциальных и интегро-дифференциальных уравнениях. Ташкент, «Фан», 1971.
4. Ильюшин А. А., Победря Б. Е. Основы математической теории термовязкоупругости. М., «Наука», 1970.
5. Гончарова Г. Н. Распространение упругих волн в трансверсально изотропной среде. Изв. АН УзССР. Сер. техн. наук, 1974, № 1.

УДК 539.3 : 534.1

### ОБ ОДНОМ МЕТОДЕ ИССЛЕДОВАНИЯ НЕЛИНЕЙНЫХ КОЛЕБАНИЙ ВЯЗКОУПРУГИХ СИСТЕМ

А. У. Каримов

(Ташкент)

Предлагается способ приближенного построения решений уравнений, описывающих нелинейные колебания вязкоупругих систем. В отличие от работ [1-3] дается способ непосредственного построения решений интегро-дифференциальных уравнений в частных производных без предварительного сведения их к уравнениям в обычных производных и последующего приведения их к стандартной форме. Как показано в работах [3-5], колебания вязкоупругих систем описываются нелинейными интегро-дифференциальными уравнениями в частных производных. В работах [1-3] для исследования таких уравнений предлагалось путем применения метода Бубнова — Галеркина или метода прямых свести рассматриваемую систему к интегро-дифференциальным уравнениям в обычных производных, полученную таким образом систему привести к стандартному виду, а затем выполнить усреднение согласно [1-3].

Ниже предлагается способ непосредственного построения асимптотического разложения решений соответствующих уравнений вязкоупругости<sup>1</sup>.

1. Начнем с рассмотрения линейных задач динамической теории вязкоупругости. Как известно, динамические уравнения линейной теории вязкоупругости имеют вид [5,6]

$$(1.1) \quad \rho \frac{\partial^2 \mathbf{u}}{\partial t^2} = \rho F + \mu \Delta \mathbf{u} + (\lambda + \mu) \text{grad div } \mathbf{u} - \\ - \varepsilon \mu^* \Delta \mathbf{u} - \varepsilon (\lambda^* + \mu^*) \text{grad div } \mathbf{u}, \quad \mathbf{u} = (u_1, u_2, u_3) \\ \mu^* \varphi(t, \mathbf{x}) = \frac{1}{2} \int_0^t \Gamma(t - \tau) \varphi(\tau, \mathbf{x}) d\tau \\ \lambda^* \varphi(t, \mathbf{x}) = \int_0^t \Gamma_0(t - \tau) \varphi(\tau, \mathbf{x}) d\tau$$

<sup>1</sup> Задача непосредственного построения решений уравнений теории вязкоупругости была поставлена А. А. Ильюшиным.

К уравнениям (1.1) следует присоединить соответствующие начальные и граничные условия.

Как показано в [3,4], для силовых конструкций из полимерных материалов параметр  $\varepsilon$  можно считать малым. По аналогии с [7,8] будем искать решение (1.1) в следующем виде:

$$(1.2) \quad u(t, x) = a(t) \varphi(x) \cos \theta(t) + \varepsilon u_1(a, \theta, x) + O(\varepsilon^2)$$

Здесь  $\varphi(x)$  — вектор-функция векторного аргумента  $x = (x_1, x_2, x_3)$ , а функции  $a(t)$  и  $\theta(t)$  определяются из уравнений

$$(1.3) \quad \dot{a} = \varepsilon A_1(a) + O(\varepsilon^2), \quad \dot{\theta} = \omega + \varepsilon B_1(a) + O(\varepsilon^2)$$

Задача заключается в том, чтобы указать способ определения функций  $A_1, B_1, u_1$ . Предварительно выполняем следующие выкладки. Согласно (1.2) и (1.3), находим

$$(1.4) \quad \partial^2 u / \partial t^2 = -a \varphi \omega^2 \cos \theta + \varepsilon \left( \omega^2 \frac{\partial^2 u_1}{\partial \theta^2} - 2A_1 \varphi \omega \sin \theta - 2B_1 a \varphi \omega \cos \theta \right) + O(\varepsilon)$$

Далее, можно показать, что при достаточно общих предположениях

$$a(t - \tau) = a(t) + O(\varepsilon \tau), \quad \theta(t - \tau) = \theta(t) - \omega(\tau) + O(\varepsilon \tau)$$

Поэтому, предполагая, что

$$\int_0^\infty \Gamma(s) s ds < \text{const}, \quad \int_0^\infty \Gamma_0(s) s ds < \text{const}$$

$$\int_{\alpha/\varepsilon}^\infty \Gamma(s) ds = O(\varepsilon), \quad \int_{\alpha/\varepsilon}^\infty \Gamma_0(s) ds = O(\varepsilon), \quad \varepsilon \rightarrow 0, \quad \alpha > 0$$

находим

$$(1.5) \quad \varepsilon \mu^* \Delta u = \frac{\varepsilon}{2} a \Delta \varphi (M \cos \theta + N \sin \theta) + O(\varepsilon)$$

$$\varepsilon (\lambda^* + \mu^*) \text{grad div } u = \varepsilon a \text{grad div } \varphi \left[ \left( P + \frac{M}{2} \right) \cos \theta + \left( Q + \frac{N}{2} \right) \sin \theta \right] + O(\varepsilon)$$

$$M = \int_0^\infty \Gamma(s) \cos \omega s ds, \quad N = \int_0^\infty \Gamma(s) \sin \omega s ds$$

$$P = \int_0^\infty \Gamma_0(s) \cos \omega s ds, \quad Q = \int_0^\infty \Gamma_0(s) \sin \omega s ds$$

Подставляя теперь (1.2) в (1.1) и учитывая (1.4), (1.5), находим с точностью до величин порядка  $\varepsilon$

$$(1.6) \quad -\rho a \varphi \omega^2 \cos \theta + \varepsilon \left( \rho \omega^2 \frac{\partial^2 u_1}{\partial \theta^2} - 2\rho A_1 \varphi \omega \sin \theta - 2\rho B_1 a \varphi \omega \cos \theta \right) =$$

$$= [\mu \Delta \varphi + (\lambda + \mu) \text{grad div } \varphi] a \cos \theta + \varepsilon [\mu \Delta u_1 + (\lambda + \mu) \text{grad div } u_1] -$$

$$- \frac{\varepsilon}{2} a \Delta \varphi (M \cos \theta + N \sin \theta) - \varepsilon a \text{grad div} \left[ \left( P + \frac{M}{2} \right) \cos \theta + \left( Q + \frac{N}{2} \right) \sin \theta \right]$$

В общем случае определение функций  $A_1, B_1, u_1$  из уравнения (1.6) требует громоздкой процедуры. Поэтому опишем здесь лишь один из возможных путей решения этой задачи. Например, если функцию  $\varphi(x)$  определить как решение уравнения

$$(1.7) \quad \mu \Delta \varphi + (\lambda + \mu) \text{grad div } \varphi + \rho a \omega^2 \varphi = 0$$

то для определения функций  $A_1$  и  $B_1$  можно поступить так. Умножить (1.6) скалярно на  $\varphi(x) \sin \theta$  и проинтегрировать по  $x$  по поверхности  $s$ , а по  $\theta$  в пределах от 0 до  $2\pi$ . Затем умножить (1.6) на  $\varphi(x) \cos \theta$  и проделать ту же процедуру. Для определения  $u_1$  можно воспользоваться также уравнением

$$\rho \omega^2 \frac{\partial^2 u_1}{\partial \theta^2} = \mu \Delta u_1 + (\lambda + \mu) \text{grad div } u_1$$

Приведем пример.

Рассмотрим продольные колебания вязкоупругого стержня длины  $l$

$$(1.8) \quad \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} - p^2 \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = \varepsilon \int_0^t \Gamma(t-\tau) \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} d\tau$$

$$u|_{x=0} = 0, \quad \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x=0} = 0, \quad u|_{t=0} = f_1(x, \varepsilon), \quad \frac{\partial u}{\partial t} \Big|_{t=0} = f_2(x, \varepsilon)$$

В этом случае уравнения (1.6) и (1.7) примут вид

$$(1.9) \quad \varphi''(x) + p^2 \omega^2 \varphi = 0$$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} - p^2 \omega^2 \frac{\partial^2 u_1}{\partial \theta^2} + 2p^2 \omega A_1 \varphi \sin \theta + 2p^2 \omega a B_1 \varphi \cos \theta = a \varphi'' (M \cos \theta + N \sin \theta)$$

Из первого уравнения (1.9) находим

$$\varphi(x) = \sum_{n=1}^{\infty} \alpha_n \sin(p\omega_n x), \quad \varphi(0) = \varphi'(l) = 0$$

$$p\omega_n = \frac{(2n-1)\pi}{2l}, \quad n = 1, 2, \dots$$

Функции  $A_1, B_1, a, \theta$  также снабдим индексом  $n$ . Умножая теперь второе уравнение (1.9) сначала на  $\varphi \cos \theta_n$ , а затем на  $\varphi \sin \theta_n$  и интегрируя по  $x$  и  $\theta_n$  в пределах  $0 \leq x \leq l, 0 \leq \theta_n \leq 2\pi$ , находим

$$A_{1n} = 1/2 N \omega_n a_n, \quad B_{1n} = 1/2 M_n \omega_n$$

$$M_n = \int_0^{\infty} \Gamma(s) \cos \omega_n s ds, \quad N_n = \int_0^{\infty} \Gamma(s) \sin \omega_n s ds$$

Интегрируя теперь уравнения (1.3), получаем  $a_n$  и  $\theta_n$

$$a_n = a_{0n} \exp\left(-\frac{\varepsilon}{2} N_n \omega_n t\right), \quad \theta_n = \omega_n \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} M_n\right) t + \theta_{0n}$$

Окончательно имеем

$$u(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} \beta_n \exp\left(-\frac{\varepsilon}{2} N_n \omega_n t\right) \cos\left[\omega_n \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} M_n\right) t + \theta_{0n}\right] \sin \omega_n x$$

(параметры  $\beta_n$  и  $\theta_{0n}$  находятся из начальных условий).

2. Перейдем к уравнениям нелинейной вязкоупругости, полученным в работе [3]. Предполагая, что функции  $R_{*1}$  и  $R_{*2}$  в этих уравнениях не зависят от  $z$ , а интегральные члены пропорциональны малому параметру, можно описанную выше методику построения решений распространить на уравнения такого вида.

Проиллюстрируем эту методику на задаче (1.8), в которой правая часть дополнена нелинейным членом

$$I = \varepsilon \int_0^t G(t-\tau) \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)^2 \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} d\tau$$

Выкладки здесь аналогичны предыдущим, поэтому приведем лишь преобразования нелинейного члена  $I$ . Используя разложение (1.3) и (1.4), как и выше, находим с точностью до членов порядка  $\varepsilon$

$$I = \varepsilon \int_0^t G(t-\tau) a^3 \varphi'^2 \varphi'' \cos^3 \theta d\tau + O(\varepsilon) \approx$$

$$\approx \frac{3}{4} \varepsilon a^3 \varphi'^2 \varphi'' (C \cos \theta + D \sin \theta) + O(\varepsilon)$$

$$C = \int_0^{\infty} G(s) \cos \omega s ds, \quad D = \int_0^{\infty} G(s) \sin \omega s ds$$

Заметим, что при вычислении интегрального члена здесь удержаны лишь члены, содержащие первые гармоники. В общем случае при разложении подынтегральной функции в ряд Фурье члены, содержащие высшие гармоники, можно включить в уравнение, из которого определяется функция  $u_1$ . Выполняя описанную выше процедуру, получаем уравнения для определения  $a$  и  $\theta$ , которые легко интегрируются. Дальнейшие выкладки очевидны.

Поступила 29 I 1973

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Филатов А. Н. Методы усреднения в дифференциальных и интегро-дифференциальных уравнениях. Ташкент, «ФАН», 1971.
2. Митропольский Ю. А., Филатов А. Н. Усреднение интегро-дифференциальных и интегральных уравнений, Укр. матем. ж., 1972, т. 24, № 1.
3. Ильюшин А. А., Мовлянкулов Х., Сунчалиев Р. М., Филатов А. Н. О некоторых методах исследования нелинейных задач теории вязкоупругости. Докл. АН СССР, 1972, т. 206, № 1.
4. Ильюшин А. А., Огibalов П. М. Квазилинейная теория вязкоупругости и метод малого параметра. Механика полимеров, 1966, № 2.
5. Ильюшин А. А., Победра Б. К. Основы математической теории термовязкоупругости. М., «Наука», 1970.
6. Ильюшин А. А. Механика сплошной среды. Изд-во МГУ, 1971.
7. Митропольский Ю. А. Метод усреднения в нелинейной механике. Киев, «Наукова думка», 1971.
8. Митропольский Ю. А., Мосеенков Б. И. Лекции по применению асимптотических методов к решению уравнений в частных производных. Киев, Изд-во АН УССР, 1963.

УДК 539.3

### ЧИСТЫЙ СДВИГ УПРУГОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА НА СИСТЕМЕ ЩЕЛЕЙ

В. Н. Беркович

(Ростов-на-Дону)

Рассматривается динамическая смешанная задача для упругого полупространства, ослабленного системой плоских щелей и находящегося в условиях антиплоской деформации.

Ставится задача отыскания скачка напряжений на щелях в упругом полупространстве по заданным на них перемещениям сдвига. На основе метода, развитого в работах [1,2], система интегральных уравнений смешанной задачи приводится к эквивалентной системе линейных алгебраических уравнений с вполне непрерывным оператором. Изучаются вопросы разрешимости интегральных уравнений и бесконечной системы. Дается исследование решения в нулевом приближении.

Динамика упругого полупространства с разрезом изучалась в [3,4], где основное внимание сосредоточено на исследовании вопросов распространения трещин и проблем дифракции упругих волн на щелях.

1. Предполагается, что плоскости щелей  $J_n$  имеют ширину  $l_n$  ( $n = 1, 2, \dots, N$ ), параллельны направлению пространственной координаты  $z$  и неограничены в обе стороны (фигура). На каждой плоскости щели задаются гармонически меняющиеся во времени  $t$  с круговой частотой  $\omega$  касательные смещения

$$W_n^*(s, t) = \operatorname{Re} W_n^\pm(s) e^{-i\omega t}, \quad 0 \leq s \leq l_n$$