Math-Net.Ru

Общероссийский математический портал

В. Б. Пеньков, И. Н. Стебеньев, Метод состояний на основе уравнений Кильчевского для анализа трёхмерных установившихся колебаний, *Вестн. Сам. гос. техн. ун-та. Сер. Физ.-мат. науки*, 2011, выпуск 1(), 269–275

DOI: <https://doi.org/10.14498/vsgtu864>

Использование Общероссийского математического портала Math-Net.Ru подразумевает, что вы прочитали и согласны с пользовательским соглашением

<http://www.mathnet.ru/rus/agreement>

Параметры загрузки:

IP: 54.162.127.20

26 апреля 2023 г., 16:32:41

УДК 539.3

МЕТОД СОСТОЯНИЙ НА ОСНОВЕ УРАВНЕНИЙ КИЛЬЧЕВСКОГО ДЛЯ АНАЛИЗА ТРЁХМЕРНЫХ УСТАНОВИВШИХСЯ КОЛЕБАНИЙ

В. Б. Пеньков, И. Н. Стебеньев

Липецкий государственный технический университет,
398600, Липецк, ул. Московская, 30.

E-mails: ViktorP@lipetsk.ru, Stebennev.Ivan@yandex.ru

Построено общее решение уравнений Н. А. Кильчевского для колеблющихся трехмерных тел. Обоснован метод состояний для анализа краевых задач о колебаниях, опирающийся на понятия: состояние среды (внутреннее, граничное), пространства состояний, скалярное произведение, гильбертов изоморфизм.

Ключевые слова: теория упругости, общее решение, уравнения Кильчевского, метод граничных состояний, установившиеся колебания.

Введение. К настоящему времени возникла необходимость совершенствования существующих способов решения задач теории упругости в следующих направлениях: а) снижение уровня инструментальной ошибки; б) построение аналитического решения. Актуальным методом, отвечающим этим требованиям, является метод граничных состояний, изначально заявивший себя эффективным средством решения линейных задач механики сплошных сред [1]. Идеология метода граничных состояний ориентирована на символическое представление промежуточных и финишных результатов расчёта. Это отвечает современному уровню развития вычислительных средств, всё более ориентирующихся на компьютерные алгебры. Для многих прикладных задач заявленные к вычислению квадратуры берутся средствами компьютерной алгебры с абсолютной точностью.

Первоначально метод граничных состояний был основательно разработан для первой, второй, основной смешанной задач и основной контактной задачи линейной теории упругости. В дальнейшем метод граничных состояний получил своё развитие в применении к решению задач электростатического поля, идеальной и ньютоновской жидкости, а также статических задач неоднородной теории упругости, термоупругости и упругой анизотропии. Перспективным развитием является рассмотрение задач динамики (в частности, установившихся периодических движений).

Метод граничных состояний основан на понятии состояния среды, под которым понимается любое частное решение определяющих уравнений среды, построенное безотносительно к условиям на границе тела.

Внутреннее состояние $\xi = \{u_j, \varepsilon_{jm}, \sigma_{jm}\}$ упругой среды определяется наборами компонент вектора перемещений элемента среды u_j , компонент тензоров деформаций ε_{jm} и напряжений σ_{jm} . Совокупность всех допустимых элементов ξ образует пространство внутренних состояний Ξ .

Виктор Борисович Пеньков (д.ф.-м.н., проф.), профессор, каф. теоретической механики.
Иван Николаевич Стебеньев, аспирант, каф. теоретической механики.

1. Общие уравнения Н. А. Кильчевского. Состояние движущейся изотропной линейно-упругой среды подчинено уравнениям движения, закону Гука (в форме Ламе) и соотношениям Коши. Н. А. Кильчевский [2] вывел более короткую форму представления состояния среды через «кинематические напряжения».

Компоненты тензора напряжений σ_{jlm} и вектора перемещений u_j выражаются через три функции напряжения Ψ_1 , Ψ_2 и Ψ_3 зависимостями (по повторяющимся индексам не суммировать)

$$\sigma_{jj} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial^2}{\partial x_l^2} (\Psi_j + \Psi_l) + \frac{\partial^2}{\partial x_m^2} (\Psi_m + \Psi_j) - \frac{\rho}{\mu} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Psi_j \right\},$$

$$\sigma_{ml} = -\frac{1}{2} \frac{\partial^2}{\partial x_m \partial x_l} (\Psi_m + \Psi_l), \quad u_j = -\frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x_j} \Psi_j, \quad j, m, l \in \{1, 2, 3\},$$

где $\sigma_{jlm} = \sigma_{ml}$ — компоненты тензора напряжений; x_j , x_m , x_l — декартовы координаты; ρ — постоянная плотность среды; μ — модуль сдвига; t — время.

Функции напряжений Ψ_j подчинены системе из трёх дифференциальных уравнений в частных производных вида

$$\Delta \Psi_j - \frac{\rho}{\mu} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Psi_j = -\frac{\lambda + \mu}{\mu} \left(\frac{\partial^2}{\partial x_1^2} \Psi_1 + \frac{\partial^2}{\partial x_2^2} \Psi_2 + \frac{\partial^2}{\partial x_3^2} \Psi_3 \right), \quad (1)$$

где Δ — оператор Лапласа; λ — упругая постоянная Ламе.

Предположение о периодичности процессов во времени предопределяет пространственно-временную повторяемость в картине движения точек среды [3]:

$$\exp \left[i \left(\vec{k} \cdot \vec{r} - s_\eta t \right) \omega / s_\eta \right], \quad \eta = 1, 2, \quad (2)$$

где i — мнимая единица; $\vec{k}$ — волновой вектор; $\vec{r}$ — радиус-вектор точки пространства; ω — круговая частота гармонических колебаний; s_η — фазовая скорость.

Используя формулу Эйлера, представим выражение (2) в тригонометрическом виде, отделяя временной множитель $\exp(-i\omega t)$. Применим формулы сложения аргументов к полученным тригонометрическим выражениям. Пусть $\{\kappa_d\}_{d=0}^\infty$, $\{\zeta_w\}_{w=0}^\infty$, $\{\delta_g\}_{g=0}^\infty$ — последовательности положительных чисел, а системы элементов $\{\cos(\kappa_d x), \sin(\kappa_d x)\}$, $\{\cos(\zeta_w y), \sin(\zeta_w y)\}$ и $\{\cos(\delta_g z), \sin(\delta_g z)\}$ — базисы периодических функций от x , y , z . Их всевозможные произведения образуют базис тройкопериодической функции (мономы) $X_d(x)Y_w(y)Z_g(z)$. Составляющие элементов базиса имеют следующие свойства:

$$X_{d,xx}(x) = -\kappa_d^2 X_d(x), \quad Y_{w,yy}(y) = -\zeta_w^2 Y_w(y), \quad Z_{g,zz}(z) = -\delta_g^2 Z_g(z).$$

Запятая в позиции нижних индексов говорит о дифференцировании по последующим индексам.

Разложим функции Н. А. Кильчевского Ψ_j в периодические функции времени $\Psi_j = \Psi_j^* \exp(i\omega t)$ (Ψ_j^* не зависит от времени). Примем содержательные обозначения $x_1 = x$, $x_2 = y$, $x_3 = z$, $\Psi_1 = \Phi$, $\Psi_2 = \Psi$, $\Psi_3 = \Pi$ и перепишем

(1), раскладывая искомые функции в тригонометрические ряды. Приходим к системе

$$\begin{aligned} (1 + \beta)\Phi_{,xx}^* + \Phi_{,yy}^* + \Phi_{,zz}^* + \chi^2\Phi^* + \beta(\Psi_{,yy}^* + \mathbf{H}_{,zz}^*) &= 0, \\ \Psi_{,xx}^* + (1 + \beta)\Psi_{,yy}^* + \Psi_{,zz}^* + \chi^2\Psi^* + \beta(\Phi_{,xx}^* + \mathbf{H}_{,zz}^*) &= 0, \\ \mathbf{H}_{,xx}^* + \mathbf{H}_{,yy}^* + (1 + \beta)\mathbf{H}_{,zz}^* + \chi^2\mathbf{H}^* + \beta(\Phi_{,xx}^* + \Psi_{,yy}^*) &= 0, \end{aligned} \quad (3)$$

где $\beta = (\lambda + \mu)/\mu$; $\chi = \omega/s_2$ — волновое число поперечных колебаний, $s_2 = \sqrt{\mu/\rho}$ — фазовая скорость поперечных колебаний.

Будем искать разложения функций формы в виде рядов

$$\{\Phi^*, \Psi^*, \mathbf{H}^*(x, y, z)\} = \sum_d \sum_w \sum_g \{a_{dwg}, b_{dwg}, c_{dwg}\} X_d(x) Y_w(y) Z_g(z), \quad (4)$$

где $a_{dwg}, b_{dwg}, c_{dwg}$ — коэффициенты разложения функций формы.

При учёте линейной независимости $X_d(x)Y_w(y)Z_g(z)$ подстановка (4) в (3) приводит к уравнению относительно a, b, c (индексы d, w, g опускаем):

$$\begin{pmatrix} q - \beta\kappa^2 & -\beta\zeta^2 & -\beta\delta^2 \\ -\beta\kappa^2 & q - \beta\zeta^2 & -\beta\delta^2 \\ -\beta\kappa^2 & -\beta\zeta^2 & q - \beta\delta^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad (5)$$

где $q = \chi^2 - (\zeta^2 + \delta^2 + \kappa^2)$.

Уравнение (5) имеет два действительных нетривиальных решения, которые согласуют функции формы $\Psi_j^*(x, y, z)$:

$$\kappa^2 + \zeta^2 + \delta^2 = \chi^2, \quad \kappa_0^2 + \zeta_0^2 + \delta_0^2 = \chi_0^2, \quad (6)$$

где $\chi_0^2 = \chi^2/(1 + \beta) = \omega^2/s_1^2$; $s_1^2 = (\lambda + 2\mu)/\rho$ — фазовая скорость продольных колебаний.

Тогда общее решение уравнения (5) выражается в виде

$$\begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix} = C_1 \begin{pmatrix} -(\zeta/\kappa)^2 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} + C_2 \begin{pmatrix} -(\delta/\kappa)^2 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} + C_3 \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad (7)$$

где C_1, C_2 и C_3 — произвольные постоянные.

Первое слагаемое в (7) определяет плоскую гармоническую горизонтально поляризованную волну сдвига, второе — плоскую гармоническую вертикально поляризованную волну сдвига, третье — продольную волну.

Каждая тройка индексов порождает три набора из функций формы, удовлетворяющих уравнениям (4) и (5):

$$\begin{pmatrix} \Phi_{dwg}^*(x, y, z) \\ \Psi_{dwg}^*(x, y, z) \\ \mathbf{H}_{dwg}^*(x, y, z) \end{pmatrix} \in \left\{ \begin{pmatrix} a_{dwg} \\ b_{dwg} \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} a_{dwg} \\ 0 \\ c_{dwg} \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} \right\} X_d(x) Y_w(y) Z_g(z).$$

С учётом (6) представим последовательность чисел $\{\kappa_d\}, \{\zeta_w\}, \{\delta_g\}$ в качестве узловых точек в трёхмерной прямоугольной Гауссовской сетке, оси которой ориентированы по нормали к волновому фронту:

$$\kappa = \chi \cos(\varphi) \cos(\theta), \quad \zeta = \chi \sin(\varphi) \cos(\theta), \quad \delta = \chi \sin(\theta),$$

$$\kappa_0 = \chi_0 \cos(\varphi) \cos(\theta), \quad \zeta_0 = \chi_0 \sin(\varphi) \cos(\theta), \quad \delta_0 = \chi_0 \sin(\theta),$$

где $\varphi \in [0; \pi/2)$ — долгота; $\theta \in [0; \pi/2)$ — широта.

Совокупность вышеприведённых соотношений даёт общие решения уравнений Н. А. Кильчевского. Н. И. Остросаблин [4] вывел более общий способ задания функций кинематических напряжений, для которого уравнения Н. А. Кильчевского являются частным случаем.

2. Теоретическое обоснование метода состояний. Применим решение Н. А. Кильчевского для определения основных характеристик среды. Через полученные разрешающие соотношения для периодических колебаний упругих тел «набирается» сепарабельный базис ξ пространств внутренних состояний Ξ .

Для двух произвольных состояний $\xi^{(1)}$ и $\xi^{(2)}$ вводится скалярное произведение, определяемое через интеграл от свёртки тензоров напряжений и деформаций по занятой телом области V :

$$\left(\xi^{(1)}, \xi^{(2)}\right)_{\Xi} = \int_V \sigma_{jm}^{(1)} \varepsilon_{jm}^{(2)} dV.$$

Выполняется ортогонализация исходного базиса (применяется рекурсивный матричный алгоритм [5]).

На границе ∂V тела внутреннее состояние ξ оставляет «след» в виде поверхностных усилий p_j , которые вместе с граничными значениями перемещения u_j образуют граничное состояние $\gamma = \{u_j, p_j\}$. Строится базис элементов пространства граничных состояний Γ , ортогональный в смысле скалярного произведения — поверхностного интеграла от свёртки векторов поверхностных усилий и перемещений. В пространстве граничных состояний скалярное произведение определим так:

$$\left(\gamma^{(1)}, \gamma^{(2)}\right)_{\Gamma} = \int_{\partial V} p_j^{(1)} u_j^{(2)} dS - \rho \int_V \ddot{u}_j^{(1)} u_j^{(2)} dV,$$

где dS — элемент поверхности; $\ddot{u}_j$ — компоненты вектора ускорения элемента среды.

Постольку по граничному состоянию γ можно единственным образом восстановить внутреннее ξ (формулы Сомильяны), то между пространствами Ξ и Γ установлено взаимнооднозначное соответствие: $\Xi \leftrightarrow \Gamma$. В силу теоремы Бетти и принципа виртуальных работ [6] оба пространства внутренних и граничных состояний Ξ и Γ сопряжены гильбертовым изоморфизмом:

$$\xi^{(1)} + \xi^{(2)} \leftrightarrow \gamma^{(1)} + \gamma^{(2)}, \quad \nu \xi \leftrightarrow \nu \gamma, \quad \nu \in \mathbb{R}^1; \quad \left(\xi^{(1)}, \xi^{(2)}\right)_{\Xi} = \left(\gamma^{(1)}, \gamma^{(2)}\right)_{\Gamma}.$$

Это позволяет задачу отыскания внутреннего состояния свести к проблеме построения изоморфного ему граничного состояния, которое существенно зависит от краевых условий. В общем случае проблема сводится к решению системы уравнений разложением относительно коэффициентов Фурье c_h искомого состояния в ряд по элементам ортонормированного базиса:

$$p_j = \sum_{h=1}^{\infty} c_h p_j^{(h)}, \quad u_j = \sum_{h=1}^{\infty} c_h u_j^{(h)}, \quad \varepsilon_{jm} = \sum_{h=1}^{\infty} c_h \varepsilon_{jm}^{(h)}, \quad \sigma_{jm} = \sum_{h=1}^{\infty} c_h \sigma_{jm}^{(h)}.$$

Определение коэффициентов Фурье при ортонормированных элементах $\gamma^{(n)}$ базиса пространства Γ таково:

– в первой основной задаче:

$$c_n = (\gamma, \gamma^{(n)}) = \int_{\partial V} p_j u_j^{(n)} \Big|_{\partial V} dS - \rho \int_V \ddot{u}_j u_j^{(n)} dV; \quad (8)$$

– во второй основной задаче:

$$c_n = (\gamma, \gamma^{(n)}) = \int_{\partial V} p_j^{(n)} \Big|_{\partial V} u_j dS - \rho \int_V \ddot{u}_j u_j^{(n)} dV. \quad (9)$$

Соотношения (8) и (9) приводят к бесконечной системе линейных алгебраических уравнений

$$\sum_{h=1}^{\infty} (\delta_{nh} + a_{nh}) c_h = b_n, \quad a_{nh} = \rho \int_V \ddot{u}_j^{(h)} u_j^{(n)} dV,$$

где δ_{nh} — символ Кронекера; $b_n = \int_{\partial V} p_j u_j^{(n)} \Big|_{\partial V} dS$ — для первой основной задачи; $b_n = \int_{\partial V} p_j^{(n)} \Big|_{\partial V} u_j dS$ — для второй основной задачи.

3. Тестовая задача. Рассматривается тело из изотропного материала, ограниченное двумя конусами с общим радиусом основания $R = 1$ и такой же высотой (ниже — «конусное тело», рис. 1). Используются безразмерные величины: параметры Ламе ($\lambda = \mu = 1$), плотность $\rho = 1$; тело колеблется с частотой $\omega = 1$.

Рассматривается первая основная задача: на поверхность «конусного тела» действует сдвигивающая нагрузка в проекциях на оси x, y, z (рис. 1):

$$Q \Big|_{S_1} = \{-\cos(\alpha)/\sqrt{2}; -\sin(\alpha)/\sqrt{2}; 1/\sqrt{2}\},$$

$$Q \Big|_{S_2} = \{0; 0; -1/\sqrt{2}\},$$

где Q — периодические поверхностные силы; S_1, S_2 — нижняя и верхняя конусная поверхность тела соответственно; $\alpha \in [-\pi; \pi]$.

Построены пространственные графики зависимостей исследуемых характеристик от радиальной координаты R и полярного угла α . Сравниваются осевые усилия P_Z (графики слева) и радиальные нагрузки P_R (изображения справа): а) усилия Q (светлая поверхность), б) поверхностные силы p_j , полученные при расчётах вышеописанным методом (тёмная поверхность) (рис. 2, 3).

Рис. 1. «Конусное тело»

Рис. 2. Усилия на верхней поверхности «конусного тела»

Рис. 3. Усилия на нижней поверхности «конусного тела»

Заключение. Решены первая и вторая основные задачи об установившихся колебаниях для односвязных изотропных упругих тел. Результаты решения поставленных задач имеют аналитическую форму, что позволяет легко их анализировать. Разработана система жесткого тестирования промежуточных и окончательных результатов решения задач. Для снижения погрешности вычислений рекомендуется наращивать количество используемых элементов базисов пространств состояний.

Работа выполнена в рамках тематического плана ГОУ ВПО «ЛГТУ» по заданию Минобрнауки РФ (№ НИР 1.3.11).

БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

1. Пеньков В. Б., Пеньков В. В. Метод граничных состояний для решения задач линейной механики // *Дальневост. матем. журн.*, 2001. Т. 2, № 2. С. 115–137. [Pen'kov V. B., Pen'kov V. V. Boundary conditions method for solving linear mechanics problems // *Dal'nevost. matem. zhurn.*, 2001. Vol. 2, no. 2. Pp. 115–137].
2. Кильчевский Н. А. Основы тензорного исчисления с приложениями к механике. Киев: Наукова думка, 1972. 148 с. [Kil'chevskiy N. A. The foundations of the tensor calculus, with applications to mechanics. Kiev: Naukova dumka, 1972. 148 pp.]
3. Гринченко В. Т., Мелешко В. В. Гармонические колебания и волны в упругих телах. Киев: Наукова думка, 1981. 284 с. [Grinchenko V. T., Meleshko V. V. Harmonic oscillations and waves in elastic bodies. Kiev: Naukova dumka, 1981. 284 pp.]
4. Остроградский Н. И. Функции кинетических напряжений в механике сплошных сред /

- Динамика сплошной среды. Новосибирск, 2007. С. 76–116. [Ostrosablin N. I. Functions of kinetic stresses in continuum mechanics / Dinamika sploshnoy sredy, 2007. Pp. 76–116].
5. Пенюков В. Б., Саталкина Л. В. Эффективные алгоритмы метода граничных состояний // Вестн. ТулГУ. Сер. Актуальные вопросы механики, 2010. № 2. С. 91–96. [Pen'kov V. B., Satalkina L. V. Efficient algorithms for the method of boundary states // Vestn. TulGU. Ser. Aktual'nye voprosy mekhaniki, 2010. no. 2. Pp. 91–96].
6. Горшков А. Г., Старовойтов Э. И., Тарлаковский Д. В. Теория упругости и пластичности. М.: Физматлит, 2002. 416 с. [Gorshkov A. G., Starovoytov E. I., Tarlakovsky D. V. Theory of elasticity and plasticity. Moscow: Fizmatlit, 2002. 416 pp.]

Поступила в редакцию 20/XII/2010;
в окончательном варианте — 22/II/2011.

MSC: 74B05

METHOD OF STATES ON THE BASIS OF KILCHEVSKIY'S EQUATIONS FOR ANALYSIS OF 3D STEADY-STATE OSCILLATION

V. B. Pen'kov, I. N. Stebenev

Lipetsk State Technological University,
30, Moskovskaya st., Lipetsk, 398600, Russia.

E-mails: ViktorP@lipetsk.ru, Stebenev.Ivan@yandex.ru

General solution of N. A. Kilchevskiy's equations for oscillating three-dimensional solids is constructed. Method of states for analysis of boundary-value problem about oscillations is proven, it is based on the following terms: states of medium (internal and boundary), space of states, scalar product, gilbert isomorphism.

Key words: *theory of elasticity, general solution, Kilchevskiy's equations, method of boundary states, steady-state oscillation.*

Original article submitted 20/XII/2010;
revision submitted 22/II/2011.

Victor B. Pen'kov (Dr. Sc. (Phys. & Math.)), Professor, Dept. of Theoretical Mechanics.
Ivan N. Stebenev (Postgraduate Student), Dept. of Theoretical Mechanics.