### УДК 539.3+519.6

# ШАГОВЫЙ МЕТОД ЧИСЛЕННОГО ОБРАЩЕНИЯ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ ЛАПЛАСА НА УЗЛАХ СХЕМЫ РУНГЕ – КУТТЫ С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ ПЕРЕМЕННОГО ШАГА ИНТЕГРИРОВАНИЯ<sup>\*</sup>

# © 2013 г.

### Л.А. Игумнов, Я.Ю. Ратаушко

НИИ механики Нижегородского госуниверситета им. Н.И. Лобачевского

igumnov@mech.unn.ru

Поступила в редакцию 14.11.2013

Статья посвящена развитию шаговых по времени методов численного обращения преобразования Лапласа, основанных на теореме операционного исчисления об интегрировании оригинала. Возникающая шаговая схема определяется выбором квадратурной формулы с ключом и схемой численного решения задачи Коши, порождаемой интегралом Вольтерра. Квадратурная формула с ключом возникает из условий интегрирования сильно осциллирующих функций. Предложенный метод продемонстрирован на построении оригиналов решений одномерной пороупругой задачи.

Ключевые слова: обращение преобразования Лапласа, шаговый метод, схема Рунге – Кутты, интегрирование сильно осциллирующих функций, одномерная пороупругая задача.

### Введение

В работах [1–3] предложен оригинальный подход к построению шаговых по времени схем метода граничных элементов. Ключевой проблемой построения такой схемы [3–5] является численное обращение интегрального преобразования Лапласа. В работах [6–8] применен шаговый метод численного обращения преобразования Лапласа. В работе [9] приводится модификация метода с переменным шагом интегрирования при подсчете весовых множителей квадратурной суммы. Расширение шагового метода дают также работы [10, 11], предлагающие использование схем Рунге – Кутты для решения задачи Коши, порожденной специальной процедурой обращения преобразования Лапласа. В статье рассматривается обобщение подходов [6–11].

<sup>&</sup>lt;sup>\*</sup>Выполнено при частичном финансировании Программой государственной поддержки ведущих научных школ РФ (грант НШ-593.2014.8) и РФФИ (гранты 14-08-31415-мол\_а, 14-08-31410-мол\_а, 14-08-00811-А, 12-08-00984-а, 13-08-97091-р\_поволжье\_а, 12-01-00698-а, 13-08-00658-а).

#### Постановка задачи и метод решения

Прямое и обратное интегральные преобразования Лапласа соответственно определяются формулами:

$$\overline{f}(s) = \int_{0}^{\infty} f(t)e^{-st}dt,$$
$$f(t) = \frac{1}{2\pi i} \int_{\widetilde{\omega} - i\infty}^{\widetilde{\omega} + i\infty} \overline{f}(s)e^{st}ds,$$

где  $s = \widetilde{\omega} + i\omega$  – комплексная переменная, введенная в полуплоскости  $\widetilde{\omega} > \widetilde{\omega}_0$ .

Рассмотрим метод, опирающийся на теорему об интегрировании оригинала, – шаговый метод численного обращения преобразования Лапласа.

Пусть

$$f(t) = \int_{0}^{t} \widetilde{f}(\tau) d\tau.$$
<sup>(1)</sup>

Заменим интеграл (1) квадратурной суммой, весовые множители которой определяются с помощью изображения по Лапласу  $\overline{f}$  и линейного многошагового метода (с учетом результатов, полученных в [1–3]):

$$f(0) = 0, \quad f(n\Delta t) = \sum_{k=1}^{n} \omega_k(\Delta t), \quad n = 1,...,N,$$
 (2)

где

$$\omega_n(\Delta t) = \frac{R^{-n}}{L} \sum_{l=0}^{L-1} \bar{f}(s) s e^{-inl\frac{2\pi}{L}}, \quad s = \frac{\gamma(z)}{\Delta t}, \quad z = R e^{i\phi}, \quad \phi = 2\pi \frac{l}{L}, \tag{3}$$

L – количество расчетных узлов для численного интегрирования по углу  $\phi$ , R – параметр метода.

Аппроксимация, используемая при выводе формул (2), (3), основана на применении линейного многошагового метода (с характеристической функцией  $\gamma(z)$ ) для решения возникающей в процессе преобразования интеграла (1) задачи Коши для дифференциального уравнения первого порядка:

$$\frac{d}{dt}x(t) = sx(t) + C, \quad x(0) = 0.$$
 (4)

На выбор многошагового метода налагаются следующие условия: метод должен быть порядка точности  $p \ge 1$ , являясь строго нуль-устойчивым или *A*-устойчивым. Функция  $\overline{f}(s)$  должна быть ограничена в правой полуплоскости относительно прямой  $(c - i\infty, c + i\infty)$ , то есть:

$$\left|\overline{f}(s)\right| \leq K \left|s\right|^{-\mu}$$
 при  $K < \infty, \mu > 0.$ 

Если функция  $\overline{f}(s)$  аналитична и ограничена в области  $|\arg(s-c)| < \pi - \widetilde{\varphi}$ , где  $\widetilde{\varphi} < \pi/2$ , критерий устойчивости может быть ослаблен до  $A(\alpha)$ -устойчивости.

К соответствующим примерам многошаговых методов относятся методы дифференцирования назад порядка  $p \le 6$ : для *А*-устойчивого метода дифференцирования назад второго порядка ( $\alpha = 90^\circ$ ) можем записать:

$$\gamma(z) = 3/2 - 2z + z^2/2$$

При условии того, что функция  $\overline{f}(s)$  в уравнении (3) вычисляется с некоторой погрешностью є, выбор L = N и  $R^n = \sqrt{\varepsilon}$  допускает погрешность вычисления  $\omega_n$ порядка  $O(\sqrt{\varepsilon})$ .

### Модификация шагового метода с переменным шагом интегрирования по углу

Модификация формулы (3) для вычисления ω<sub>n</sub> с переменным шагом и линейной аппроксимацией функции выглядит следующим образом:

$$\omega_n(\Delta t) = \frac{R^{-n}}{2\pi} \sum_{k=0}^{L-1} \left[ \overline{f}(s_k) s_k e^{-in\varphi_k} + \overline{f}(s_{k+1}) s_{k+1} e^{-in\varphi_{k+1}} \right] \frac{\varphi_{k+1} - \varphi_k}{2}, \quad s_k = \frac{\gamma(Re^{i\varphi_k})}{\Delta t}.$$
 (5)

Для случаев когда  $\overline{f(s)}/e^{in\phi}$  – сильно осциллирующая функция, в сочетании с (5) целесообразно использовать комбинированную формулу, учитывающую специфику интегрирования таких функций [9]:

( )

$$\begin{split} & \omega_{n}(\Delta t) = \\ = \frac{R^{-n}}{2\pi} \sum_{k=0}^{L-1} \frac{\phi_{k+1} - \phi_{k}}{2} e^{-in\frac{\phi_{k} + \phi_{k+1}}{2}} \Big[ D_{1}(w)\overline{f}(s_{k})s_{k} + D_{2}(w)\overline{f}(s_{k+1})s_{k+1} \Big], \quad s_{k} = \frac{\gamma(Re^{i\phi_{k}})}{\Delta t}, \\ & w = -n\frac{\phi_{k+1} - \phi_{k}}{2}, \quad D_{1,2}(w) = \begin{cases} \frac{\sin w}{w} \pm \frac{w\cos w - \sin w}{w^{2}}i \ \operatorname{прu}}{w^{2}}i \ \operatorname{пpu}} |w| > w_{2}, \\ & e^{\mp wi} \ \operatorname{пpu}} |w| \le w_{2}. \end{cases}$$
(6)

Формулы (5), (6) позволяют перераспределять расчетные узлы по промежутку изменения Ф для получения большей точности результата при сохранении вычислительных затрат.

## Модификация шагового метода на узлах схемы Рунге – Кутты

Рассмотрим метод Рунге – Кутты, записанный с помощью таблицы Бутчера:

$$\frac{c|A^{\mathrm{T}}}{b^{\mathrm{T}}}, \quad A \in R^{m \times m}, \quad b, c \in R^{m}.$$

Для корректной формулировки шаговой схемы должны быть выполнены следующие условия [11]:

1) метод Рунге – Кутты должен быть А-устойчивым;

2) |R(z)| < 1 при  $y \neq 0$ , где  $R(z) = 1 + zb^{T}(I - zA)^{-1}[I] - функция устойчивости,$  $[I] = (1, ..., 1)^{T};$ 

3)  $R(\infty) = 0;$ 4)  $\exists A^{-1}$ .

Если принять  $b^{T}A^{-1} = (0, ..., 0, 1)$ , то метод автоматически *L*-устойчив.

Применяя метод Рунге - Кутты вместо линейного многошагового метода для решения задачи Коши (4), получим [11]:

$$f_{0} = 0, \quad f_{n} = b^{\mathrm{T}} A^{-1} \sum_{k=1}^{n} \omega_{k}(\Delta t), \quad n = 1, ..., N,$$
  
$$\omega_{n}(\Delta t) = \frac{R^{-n}}{L} \sum_{l=0}^{L-1} \overline{f}(s) s e^{-inl\frac{2\pi}{L}}, \quad s = \frac{\gamma(z)}{\Delta t}, \quad z = R e^{il\frac{2\pi}{L}},$$
  
$$\gamma(z) = A^{-1} - z A^{-1} [1] b^{\mathrm{T}} A^{-1}.$$

282

Формулы (5), (6) сохраняют свой формальный вид и в случае схемы обращения преобразования Лапласа на основе метода Рунге – Кутты, но в них используется соответствующая матричная характеристическая функция.

В качестве конкретного примера схемы Рунге – Кутты, удовлетворяющей сформулированным условиям, выберем схему Радо [11].

### Численные результаты

Решена задача о действии осевой силы F = 1 Н/м<sup>2</sup> на пороупругий стержень [3]. Отклики перемещений и давлений, вызванные силой F, наблюдаются соответственно в точках y=3 м и y=0 м для стержня длиной l=3 м. Численные результаты получены для материала с параметрами: упругие модули материала  $K = 4,8 \cdot 10^9$  Н/м<sup>2</sup>,  $G = 7,2 \cdot 10^9$  Н/м<sup>2</sup>; объемные модули скелета и наполнителя  $K_s = 3,6 \cdot 10^{10}$  Н/м<sup>2</sup>,  $K_f = 3,3 \cdot 10^9$  Н/м<sup>2</sup>; плотности скелета и наполнителя  $\rho_s = 2458$  кг/м<sup>3</sup>,  $\rho_f = 1000$  кг/м<sup>3</sup>; коэффициент проницаемости  $k = 1,9 \cdot 10^{-10}$  м<sup>4</sup>/(H·c); коэффициент пористости  $\phi = 0,19$ . Выберем отрезок времени 0,02 с, что составляет приблизительно 5,5 периода функций по времени. Для обращения преобразования Лапласа использован коэффициент R = 0,997. На рис. 1, 2 приведены соответственно вид действительной ( $\Re$ ) и мнимой ( $\Im$ ) частей спектра перемещений и давлений.



283





Обозначим через  $\pounds$  общее число узлов по углу  $\phi$  (учитывая двукратное использование каждого  $\phi_i$  для двухэтапной схемы Рунге – Кутты), через N – общее число узлов по времени. Рассмотрим кусочно-равномерную сетку на промежутках  $[0, \pi/2], [\pi/2, 3\pi/2], [3\pi/2, 2\pi]$  для двух модификаций шагового метода с использованием переменного шага по углу (построенных соответственно на основе метода Эйлера и схемы Радо) и равномерную сетку с сохранением общего числа узлов  $\pounds$  для модификации на узлах схемы Радо.

Результаты обращения для отклика перемещений *и* при  $N=\frac{1}{2}=600$  представлены на рис. 3. Красная кривая соответствует схеме Радо и постоянному шагу по углу  $\phi$ ; синяя – модификации традиционного шагового метода с переменным шагом, количество узлов на промежутках – 560, 80, 560; зеленая – модификации на основе схемы Радо с переменным шагом, количество двукратных узлов на промежутках – 280, 40, 280. Здесь и далее для сравнения черным цветом приведен более точный вид решения.



Аналогично на рис. 4 представлены результаты для  $N = \frac{1}{2} = 1200$  с сохранением пропорции количества узлов на промежутках для схем с переменным шагом. Сочетание схемы Радо с переменным шагом интегрирования уже при  $N = \frac{1}{2} = 600$  дает характерные осцилляции решения [9], поэтому для расчетов использована модификация на основе формул интегрирования сильно осциллирующих функций (2), (6).



Традиционный шаговый метод с переменным шагом обнаруживает появление осцилляций только при измельчении сетки до  $N = \frac{1}{2} = 2400$ . На рис. 5 представлены результаты, полученные на этой сетке с его помощью (синяя кривая), а также методом на основе схемы Радо с переменным шагом без учета (зеленая кривая) и с учетом (черная кривая) формул интегрирования сильно осциллирующих функций.



На рис. 6, 7 представлены графики давления p при  $N = \frac{1}{2} = 600$ ,  $N = \frac{1}{2} = 1200$  соответственно; сохранено цветовое обозначение схем, использованное в рис. 3, 4.



Применение переменного шага интегрирования по углу  $\phi$  совместно со схемой Рунге – Кутты позволяет объединить такие достоинства этих подходов, как быстрая сходимость при измельчении сеток, меньший сдвиг решения по времени (запаздывание или опережение) и лучшая передача качественного характера решения. Однако шаговый метод с переменным по  $\phi$  шагом на основе схемы Рунге – Кутты более чувствителен к измельчению сеток в отношении возникновения паразитных осцилляций, чем метод, основанный на схеме Эйлера, что преодолевается посредством использования формул интегрирования сильно осциллирующих функций.

#### Список литературы

1. *Lubich C.* Convolution quadrature and discretized operational calculus. I // Numerische Mathematik. 1988. No 52. P. 129–145.

2. *Lubich C*. Convolution quadrature and discretized operational calculus. II // Numerische Mathematik. 1988. No 52. P. 413–425.

3. Schanz M. Wave propagation in viscoelastic and poroelastic continua. Berlin: Springer, 2001. 170 p.

4. Баженов В.Г., Игумнов Л.А. Методы граничных интегральных уравнений и граничных элементов в решении задач трехмерной динамической теории упругости с сопряженными полями. М.: Физматлит, 2008. 352 с.

5. Угодчиков А.Г., Хуторянский Н.М. Метод граничных элементов в механике деформируемого твердого тела. Казань: Изд-во Казанс. ун-та, 1986. 295 с. 6. Белов А.А., Игумнов Л.А., Литвинчук С.Ю. Развитие метода граничных элементов для решения трехмерных контактных нестационарных динамических задач теории упругости // Проблемы прочности и пластичности: Межвуз. сб. / Нижегород. ун-т. 2007. Вып. 69. С. 125–136.

7. Гранично-элементное моделирование на основе квадратур сверток динамического состояния составных упругих тел / А.В. Аменицкий, А.А. Белов, Л.А. Игумнов, С.Ю. Литвинчук // Вычислительная механика сплошных сред. Пермь: Изд-во ИМСС УрО РАН, 2008. Т. 1, №3. С. 5–14.

8. *Аменицкий А.В.* Развитие методов граничных элементов для численного моделирования динамики трехмерных однородных пороупругих тел: Автореф. дис... канд. физ.-мат. наук. Н.Новгород, 2010. 20 с.

9. Белов А.А., Игумнов Л.А., Литвинчук С.Ю. Гранично-элементная методика на основе модифицированного метода квадратур сверток в динамических задачах упругих тел // Проблемы прочности и пластичности: Межвуз. сб. / Нижегород ун-т. 2008. Вып. 70. С. 150–158.

10. *Banjai L*. Multistep and multistage convolution quadrature for the wave equation: Algorithms and experiments // SIAM J. Sci. Comput. 2010. 32. P. 2964–2994.

11. *Banjai L., Messner M., Schanz M.* Runge – Kutta convolution quadrature for the boundary element method // Comput. Methods Appl. Mech. Engng. 2012. P. 90-101.

### TIME-STEP METHOD OF LAPLACE TRANSFORMATION NUMERICAL INVERSION BASED ON THE RUNGE – KUTTA SCHEME NODES WITH A VARIABLE STEP OF INTEGRATION

#### L.A. Igumnov, Ya.Yu. Rataushko

The paper is dedicated to the development of time-step method for numerical inversion of Laplace transformation, based on the original function integration theorem. Derived stepping scheme is determined by the choice of quadrature formula with a key and the choice of numerical solution scheme for Cauchy problem, which arises for the Volterra integral. Quadrature formula with a key is a result of special highly oscillatory integration. The approach is used to numerically obtain displacement & pore pressure originals for a one-dimensional poroelastic problem.

*Keywords*: Laplace transformation inversion, time-step method, Runge – Kutta scheme, highly oscillatory quadrature, one-dimensional poroelastic problem.