

# ( $m, 3$ )-МЕТОД ТРЕТЬЕГО ПОРЯДКА ДЛЯ ЖЕСТКИХ НЕАВТОНОМНЫХ СИСТЕМ ОДУ

Е. А. НОВИКОВ

*Институт вычислительного моделирования СО РАН  
Красноярск, Россия*

М. И. ГОЛУШКО

*Институт вычислительных технологий СО РАН  
Новосибирск, Россия*

e-mail: golushko@ict.nsc.ru

The  $L$ -stable  $(m, 3)$ -method of the third order for solving the Cauchy problem for stiff non-autonomous systems of ordinary differential equations has been constructed. The results of the calculations, which confirm efficiency of the algorithm of integration, have been adduced.

## 1. Введение

Почти все известные методы типа Розенброка [1] и их модификации предназначены для численного интегрирования задачи Коши для автономных систем вида

$$x' = g(x), \quad x(t_0) = x_0, \quad t_0 \leq t \leq t_k, \quad (1)$$

где  $x$  и  $g$  — гладкие вещественные  $(N + 1)$ -мерные вектор-функции,  $t$  — независимая переменная. Такой подход оправдан тем, что неавтономную систему

$$y' = f(t, y), \quad y(t_0) = y_0, \quad t_0 \leq t \leq t_k \quad (2)$$

введением дополнительной переменной можно привести к виду (1), если положить  $x = (y_1, \dots, y_N, t)^T$ ,  $g = (f_1, \dots, f_N, 1)^T$ .

Использование автономной формы записи существенно упрощает построение схем заданного порядка точности. Однако методы типа Розенброка, предназначенные для решения автономных задач, применительно к (2) имеют вид

$$y_{n+1} = y_n + \sum_{i=1}^m p_i k_i, \quad D_n = E - ah \frac{\partial f(t_n, y_n)}{\partial y},$$

$$D_n k_i = hf(t_n + \sum_{j=1}^{i-1} \beta_{ij} h, y_n + \sum_{j=1}^{i-1} \beta_{ij} k_j) + (a + \sum_{j=1}^{i-1} \beta_{ij}) h \frac{\partial f(t_n, y_n)}{\partial t}, \quad (3)$$

в то время как методы решения неавтономных задач —

$$y_{n+1} = y_n + \sum_{i=1}^m p_i k_i, \quad D_n k_i = hf(t_n + c_i h, y_n + \sum_{j=1}^{i-1} \beta_{ij} k_j), \quad (4)$$

где  $a, p_i, c_i, \beta_{ij}, 1 \leq i \leq m, 1 \leq j \leq i-1$  — параметры. Как следует из [2], наличие частной производной  $\partial f(t_n, y_n)/\partial t$  в расчетной формуле во многих случаях ухудшает устойчивость схемы и, в частности, может приводить к потере  $D$ -устойчивости.

В настоящей работе построен  $L$ -устойчивый  $(m, k)$ -метод [3] третьего порядка точности для численного интегрирования неавтономных задач. Предложен способ контроля точности вычислений и приведены результаты тестовых расчетов.

## 2. Численная схема

Для решения (2) применим (3, 3)-метод вида

$$\begin{aligned} y_{n+1} &= y_n + p_1 k_1 + p_2 k_2 + p_3 k_3, \\ D_n k_1 &= hf(t_n, y_n), \\ D_n k_2 &= hf(t_n + c_2 h, y_n + \beta_{21} k_1) + \alpha_{21} k_1, \\ D_n k_3 &= hf(t_n + c_3 h, y_n + \beta_{31} k_1 + \beta_{32} k_2), \end{aligned} \quad (5)$$

где  $D_n = E - ahf'(t_n, y_n)$ ,  $h$  — шаг интегрирования,  $E$  — единичная матрица,  $f' = \partial f/\partial y$  — матрица Якоби задачи (2),  $a, p_1, p_2, p_3, \beta_{21}, \beta_{31}, \beta_{32}, \alpha_{21}$  — коэффициенты, обеспечивающие заданные свойства точности и устойчивости.

Ниже потребуется разложение точного решения  $y(t_{n+1})$  в окрестности точки  $t_n$  до членов с  $h^4$  включительно, которое имеет вид

$$\begin{aligned} y(t_{n+1}) &= y(t_n) + hf + 0.5h^2(f_y f + f_t) + \frac{h^3}{6}(f_y^2 f + f_{yy} f^2 + 2f_{ty} f + \\ &+ f_y f_t + f_{tt}) + \frac{h^4}{24}(f_y^3 f + f_y f_{yy} f^2 + 3f_{yy} f_y f^2 + f_{yyy} f^3 + \\ &+ 3f_{yyt} f^2 + 3f_{ytt} f + 3f_{yt} f_y f + 3f_{yt} f_t + 3f_{yy} f_t f + 2f_y f_{yt} f + \\ &+ f_y^2 f_t + f_y f_{tt} + f_{ttt}) + O(h^5). \end{aligned} \quad (6)$$

Здесь нижний индекс означает соответствующую частную производную, а элементарные дифференциалы вычислены в точке  $t_n$ .

Для построения метода третьего порядка точности запишем разложения  $k_1, k_2$  и  $k_3$  в ряды Тейлора в окрестности точки  $t_n$  до членов с  $h^3$  включительно:

$$\begin{aligned} k_1 &= hf + ah^2 f_y f + a^2 h^3 f_y^2 f + O(h^4), \\ k_2 &= (1 + \alpha_{21})hf + h^2[(a + \beta_{21} + 2a\alpha_{21})f_y f + c_2 f_t] + \\ &+ h^3[(a^2 + 2a\beta_{21} + 3a^2\alpha_{21})f_y^2 f + 0.5\beta_{21}^2 f_{yy} f^2 + c_2\beta_{21} f_{ty} f + ac_2 f_y f_t + 0.5c_2^2 f_{tt}] + O(h^4), \\ k_3 &= hf + h^2[(a + \beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})f_y f + c_3 f_t] + \\ &+ h^3[(a^2 + 2a\beta_{31} + 2a\beta_{32} + \beta_{21}\beta_{32} + 3a\alpha_{21}\beta_{32})f_y^2 f + 0.5(\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})^2 f_{yy} f^2 + \\ &+ c_3(\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})f_{ty} f + (ac_3 + c_2\beta_{32})f_y f_t + 0.5c_3^2 f_{tt}] + O(h^4). \end{aligned} \quad (7)$$

Подставляя (7) в первую формулу (5) и сравнивая ряды Тейлора для точного и приближенного решений до членов с  $h^3$  включительно, получим соотношения на параметры схемы (5), обеспечивающие третий порядок точности, т. е.

- 1)  $p_1 + (1 + \alpha_{21})p_2 + p_3 = 1,$
- 2)  $ap_1 + (a + \beta_{21} + 2a\alpha_{21})p_2 + (a + \beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 0.5,$
- 3)  $c_2p_2 + c_3p_3 = 0.5,$
- 4)  $a^2p_1 + (a^2 + 2a\beta_{21} + 3a^2\alpha_{21})p_2 + (a^2 + 2a\beta_{31} + 2a\beta_{32} + \beta_{21}\beta_{32} + 3a\alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 1/6,$
- 5)  $\beta_{21}^2p_2 + (\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})^2p_3 = 1/3,$
- 6)  $c_2\beta_{21}p_2 + c_3(\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 1/3,$
- 7)  $ac_2p_2 + (ac_3 + c_2\beta_{32})p_3 = 1/6,$
- 8)  $c_2^2p_2 + c_3^2p_3 = 1/3.$

Пользуясь произволом при выборе коэффициентов, положим  $c_2 = \beta_{21}$ ,  $c_3 = \beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32}$ . Тогда (8) можно записать в виде:

- 1)  $p_1 + (1 + \alpha_{21})p_2 + p_3 = 1,$
- 2)  $ap_1 + (a + \beta_{21} + 2a\alpha_{21})p_2 + (a + \beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 0.5,$
- 3)  $\beta_{21}p_2 + (\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 0.5,$
- 4)  $a^2p_1 + (a^2 + 2a\beta_{21} + 3a^2\alpha_{21})p_2 + (a^2 + 2a\beta_{31} + 2a\beta_{32} + \beta_{21}\beta_{32} + 3a\alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 1/6,$
- 5)  $\beta_{21}^2p_2 + (\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})^2p_3 = 1/3,$
- 6)  $a\beta_{21}p_2 + [a(\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32}) + \beta_{21}\beta_{32}]p_3 = 1/6.$

Исследуем совместность нелинейной системы алгебраических уравнений (9). Из первого, второго и четвертого уравнений (9) имеем

$$(\beta_{21}\beta_{32} + a\alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 1/6 - a - a^2. \quad (10)$$

Из третьего и шестого уравнений (9) получим

$$\begin{aligned} \beta_{32}p_3 &= (1/6 - 0.5a)/\beta_{21}, \\ \alpha_{21}p_2 &= -1. \end{aligned} \quad (11)$$

С учетом (10) и (11) выразим  $\alpha_{21}$  и  $p_2$ :

$$\begin{aligned} \alpha_{21} &= 3\beta_{21}(2a - 1)/(1 - 3a), \\ p_2 &= (1 - 3a)/(3\beta_{21} - 6a\beta_{21}). \end{aligned} \quad (12)$$

Из третьего уравнения (9) имеем

$$(\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})p_3 = 1/(6 - 12a). \quad (13)$$

Тогда из третьего, пятого и первого уравнений (9) получим

$$\begin{aligned} p_3 &= 1/[(6 - 12a)(2 - 4a - 2\beta_{21} + 6a\beta_{21})], \\ p_1 &= 1 - (1 + \alpha_{21})p_2 - p_3. \end{aligned} \quad (14)$$

С учетом (11), (13) и первого соотношения (14) запишем

$$\begin{aligned} \beta_{32} &= (1 - 3a)(1 - 2a)(2 - 4a - 2\beta_{21} + 6a\beta_{21})/\beta_{21}, \\ \beta_{31} &= 4(3a^2 - 3a + 1)(2 - 4a - 2\beta_{21} + 6a\beta_{21}) - \beta_{32}. \end{aligned} \tag{15}$$

В итоге получим следующий набор параметров схемы (5):

$$\begin{aligned} c_2 &= \beta_{21}, \quad \alpha_{21} = 3\beta_{21}(2a - 1)/(1 - 3a), \\ p_2 &= (1 - 3a)/(3\beta_{21} - 6a\beta_{21}), \quad c_3 = \beta_{21} + (1 - 2a)(2 - 3\beta_{21}), \\ p_3 &= 1/(6c_3 - 12ac_3), \quad p_1 = 1 - (1 + \alpha_{21})p_2 - p_3, \\ \beta_{32} &= c_3(1 - 3a)(1 - 2a)/\beta_{21}, \quad \beta_{31} = 4(3a^2 - 3a + 1)c_3 - \beta_{32}, \end{aligned} \tag{16}$$

при которых формула (5) имеет третий порядок точности. Здесь коэффициенты  $a$  и  $\beta_{21}$  произвольные.

Исследуем устойчивость схемы (5) на линейном скалярном уравнении

$$y' = \lambda y \tag{17}$$

с комплексным  $\lambda$ ,  $\text{Re}(\lambda) < 0$ . Применяя (5) к (17), получим

$$y_{n+1} = Q(x)y_n, \quad x = \lambda h,$$

где функция устойчивости  $Q(x)$  задается формулой

$$\begin{aligned} Q(x) &= \{1 + x(p_1 + p_2 + p_3 + \alpha_{21}p_2 - 3a) + x^2[3a^2 - 2a(p_1 + p_2 + p_3) + \\ &\quad + \beta_{21}p_2 + (\beta_{31} + \beta_{32})p_3 - a\alpha_{21}p_2 + \alpha_{21}\beta_{32}p_3] + \\ &\quad + x^3[-a^3 + a^2(p_1 + p_2 + p_3) - a(\beta_{21}p_2 + (\beta_{31} + \beta_{32})p_3) + \beta_{21}\beta_{32}p_3]\}/(1 - ax)^3. \end{aligned}$$

Учитывая значения коэффициентов (16), ее можно переписать в виде

$$Q(x) = [1 - x(3a - 1) + 0.5x^2(6a^2 - 6a + 1) - x^3(a^3 - 3a^2 + 1.5a - 1/6)]/(1 - ax)^3. \tag{18}$$

Необходимым условием  $L$ -устойчивости формулы (5) является выполнение соотношения

$$|Q(x)| \rightarrow 0 \quad \text{при} \quad x \rightarrow -\infty.$$

Из (18) следует, что данное требование будет выполнено, если параметр  $a$  есть корень уравнения

$$a^3 - 3a^2 + 1.5a - 1/6 = 0. \tag{19}$$

Известно [4], что при  $1/3 \leq a \leq 1.0685790230270$  схема (5) будет обладать свойством  $L$ -устойчивости. Поэтому среди корней уравнения (19) выберем  $a = 0.43586652150902$ , при котором (5) является  $L$ -устойчивой.

### 3. Алгоритм интегрирования

Локальная ошибка  $\delta_n$  схемы (5) с параметрами (16) имеет вид

$$\delta_n = \gamma_1 h^4 f_y^3 f + O(h^4), \tag{20}$$

где

$$\gamma_1 = 1/24 - a^3 - 3a^2(\beta_{21} + a\alpha_{21})p_2 - 3a(ac_3 + a\alpha_{21}\beta_{32} + \beta_{21}\beta_{32})p_3. \tag{21}$$

Выберем коэффициенты  $b_i$ ,  $1 \leq i \leq 4$  из условия выполнения соотношения

$$b_1 k_1 + b_2 k_2 + b_3 k_3 + b_4 h f(t_n + c_2 h, y_n + \beta_{21} k_1) = \gamma_2 h^3 f_y^2 f + \gamma_3 h^3 f_y f_t + O(h^4). \quad (22)$$

Тогда согласно [5] для контроля точности вычислений и при выборе шага интегрирования можно использовать оценку ошибки  $\varepsilon_n$ , вычисленную по формуле

$$\varepsilon_n = \frac{\gamma_1}{\gamma_2} [b_1 k_1 + b_2 k_2 + b_3 k_3 + b_4 h f(t_n + c_2 h, y_n + \beta_{21} k_1)]. \quad (23)$$

Отметим, что определение  $\varepsilon_n$  по (23) к существенным дополнительным вычислительным затратам не приводит, потому что в этой формуле применяются ранее вычисленные стадии.

С использованием разложений в ряды Тейлора нетрудно убедиться, что требование (22) будет выполнено, если

$$\begin{aligned} 1) & b_1 + (1 + \alpha_{21})b_2 + b_3 + b_4 = 0, \\ 2) & ab_1 + (a + \beta_{21} + 2a\alpha_{21})b_2 + (a + \beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})b_3 + \beta_{21}b_4 = 0, \\ 3) & c_2 b_2 + c_3 b_3 + c_2 b_4 = 0, \\ 4) & \beta_{21}^2 b_2 + (\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32})^2 b_3 + \beta_{21}^2 b_4 = 0, \\ 5) & c_2 \beta_{21} b_2 + c_3 (\beta_{31} + \beta_{32} + \alpha_{21}\beta_{32}) b_3 + c_2 \beta_{21} b_4 = 0, \\ 6) & c_2^2 b_2 + c_3^2 b_3 + c_2^2 b_4 = 0. \end{aligned} \quad (24)$$

Учитывая, что в (16) коэффициент  $\beta_{21}$  является произвольным, положим  $c_2 = c_3 = \beta_{21}$ . В этом случае (24) можно переписать в виде

$$\begin{aligned} b_1 + (1 + \alpha_{21})b_2 + b_3 &= -b_4, \\ b_2 + b_3 &= -b_4, \\ b_2 &= b_4/\alpha_{21}. \end{aligned} \quad (25)$$

Пусть  $b_4 = (4a - 2)/(a - 1)$ . Тогда параметры (16) имеют вид

$$\begin{aligned} c_2 = c_3 = \beta_{21} &= 2/3, \quad \alpha_{21} = (4a - 2)/(1 - 3a), \\ p_1 = 5/4, \quad p_2 &= (1 - 3a)/(2 - 4a), \quad p_3 = 1/(4 - 8a), \\ \beta_{31} &= 2a_2 - 3a + 5/3, \quad \beta_{32} = 6a^2 - 5a + 1, \end{aligned} \quad (26)$$

а коэффициенты  $b_i$ ,  $1 \leq i \leq 4$ , —

$$\begin{aligned} b_1 &= (2 - 4a)/(a - 1), \quad b_2 = (1 - 3a)/(a - 1), \\ b_3 &= -1, \quad b_4 = (4a - 2)/(a - 1), \end{aligned} \quad (27)$$

при этом имеют место соотношения

$$\begin{aligned} \gamma_1 &= (48a^4 - 96a^3 + 60a^2 - 14a + 1)/(24 - 48a), \\ \gamma_2 &= (24a^4 - 48a^3 + 38a^2 - 14a + 2)/(3a - 3), \\ \gamma_3 &= (-12a^3 + 14a^2 - 8a + 2)/(3a - 3). \end{aligned} \quad (28)$$

Теперь для контроля точности (5), (26) можно применять неравенство

$$\|\varepsilon_n\| \leq \varepsilon, \quad (29)$$

где  $\|\cdot\|$  — некоторая норма в  $R^N$ ,  $\varepsilon$  — требуемая точность интегрирования, а  $\varepsilon_n$  вычисляется по формуле (23) с коэффициентами (27), (28).

Отметим одну особенность использования (29) для контроля точности вычислений и при выборе шага интегрирования. В случае решения задачи (17) имеет место соотношение

$$\varepsilon_n = \frac{\gamma_1}{\gamma_2} \cdot \frac{\gamma_2 x^3 + \gamma_4 x^4}{(1 - ax)^3} y_n, \quad x = \lambda h, \quad (30)$$

где  $\gamma_2$  вычисляется по второй формуле (28), а  $\gamma_4$  — по следующей:

$$\gamma_4 = (-12a^4 + 14a^3 - 4a^2)/(3a - 3).$$

Численная схема (5), (26) является  $L$ -устойчивой, и, следовательно, для нее выполняется  $|Q(x)| \rightarrow 0$  при  $x \rightarrow -\infty$  (см. (18) и (19)). Так как для точного решения  $y(t_{n+1}) = \exp(x)y(t_n)$  задачи (17) выполняется аналогичное свойство  $\exp(x) \rightarrow 0$  при  $x \rightarrow -\infty$ , то естественным является требование стремления к нулю ошибки при  $x \rightarrow -\infty$ . Из (30) видно, что для  $\varepsilon_n$  это требование не выполняется, что может приводить к неоправданному уменьшению шага и, как следствие, к понижению эффективности алгоритма интегрирования. Это связано с тем, что в [5] при получении  $\varepsilon_n$  все рассуждения проведены для главного члена ошибки.

С целью исправления асимптотического поведения ошибки вместо построенной выше оценки  $\varepsilon_n$  будем рассматривать величину  $\varepsilon_n(j_n)$ , определенную по формуле

$$\varepsilon_n(j_n) = D_n^{1-j_n} \varepsilon_n, \quad 1 \leq j_n \leq 3, \quad (31)$$

а вместо контроля (29) станем проверять следующее неравенство:

$$\|\varepsilon_n(j_n)\| \leq \varepsilon, \quad 1 \leq j_n \leq 3. \quad (32)$$

Учитывая, что

$$D_n^{-1} = E + ahf_y + O(h^2), \quad (33)$$

нетрудно видеть, что в смысле главного члена, т. е. в смысле первого члена при разложении ошибок в ряды Тейлора по степеням  $h$ ,  $\varepsilon_n$  и  $\varepsilon_n(j_n)$  совпадают при всех  $j_n$ ,  $1 \leq j_n \leq 3$ .

Отметим, что использование (32) вместо (29) к существенному увеличению вычислительных затрат не приводит. При  $x \rightarrow 0$  оценка  $\varepsilon_n(1) = \varepsilon_n$  правильно отражает поведение ошибки, и нет смысла проверять (32) при других значениях  $j_n$ . При резком увеличении шага поведение  $\varepsilon_n$  может оказаться неудовлетворительным, что проявляется в неоправданном уменьшении шага и в повторных вычислениях решения (возвратах). Проверка (32) при  $j_n \neq 1$  осуществляется редко. Однако, как показывают расчеты, использование (32) вместо (29) позволяет сократить вычислительные затраты на 10–20 %.

## 4. Результаты вычислений

Построенный алгоритм численно исследовался на задаче Коши [6], которая в автономной форме имеет вид

$$y_1' = 0.2(y_2 - y_1), \quad y_1(0) = 0,$$

$$\begin{aligned} y_2' &= 10y_1 - (60 - 0.125y_3)y_2 + 0.125y_3, & y_2(0) &= 0, \\ y_3' &= 1, & y_3(0) &= 0, \end{aligned} \quad (34)$$

а в неавтономной —

$$\begin{aligned} y_1' &= 0.2(y_2 - y_1), & y_1(0) &= 0, \\ y_2' &= 10y_1 - (60 - 0.125t)y_2 + 0.125t, & y_2(0) &= 0. \end{aligned} \quad (35)$$

Начальный шаг интегрирования  $h_0 = 0.017$ , интервал интегрирования  $[0, 400]$ , решение в конечной точке  $y_1 = 22.2422201$ ,  $y_2 = 27.1107133$ ,  $y_3 = 400$ , собственные числа матрицы Якоби  $\lambda_1 = -60 \rightarrow -10$ ,  $\lambda_2 = -0.17 \rightarrow 0$ .

Из анализа результатов расчетов следует, что построенным алгоритмом решение (34) по сравнению с (35) при любой задаваемой точности осуществляется примерно на 15% быстрее. Однако в конце интервала интегрирования фактическая точность соответствует задаваемой только при решении (35), в то время как для (34) она почти на порядок хуже. Следует отметить, что в конце интервала интегрирования имеет место достаточно быстрое изменение решения.

При точности расчетов  $\varepsilon = 10^{-3}$  и грубее построенный алгоритм эффективнее метода Гира (LSODE) [7] примерно 1.5 раза, в то время как при более высокой точности расчетов эффективнее программа LSODE, причем при  $\varepsilon = 10^{-6}$  более чем в 2 раза. Это естественно, так как в LSODE используются численные формулы до пятого порядка точности включительно, а построенный алгоритм основан на схеме третьего порядка.

## Список литературы

- [1] ROSENBROCK Н. Н. Some general implicit processes for the numerical solution of differential equations. *Computer*, №5, 1963, 329–330.
- [2] Современные численные методы решения обыкновенных дифференциальных уравнений. Под ред. Дж. Холла и Дж. Уатта. Мир, М., 1979.
- [3] Новиков Е. А., Шитов Ю. А., Шокин Ю. И. Одношаговые безытерационные методы решения жестких систем. *Докл. АН СССР*, **301**, №6, 1988, 1310–1314.
- [4] Демидов Г. В., Юматова Л. А. Исследование некоторых аппроксимаций в связи с -устойчивостью полунявных методов. В “Численные методы механики сплошной среды”. ИТПМ СО АН СССР, Новосибирск, **8**, №3, 1977, 68–79.
- [5] Демидов Г. В., Новиков Е. А. Оценка ошибки одношаговых методов интегрирования обыкновенных дифференциальных уравнений. *Там же*, **16**, №1, 1985, 27–39.
- [6] ENRIGHT W. H., HULL T. E. Comparing numerical methods for the solutions of stiff systems ODE's. *BIT*, No. 15, 1975, 10–48.
- [7] BYRNE G. D., HINDMARSH A. C. Stiff ODE solvers: a review of current and coming attractions. *J. Comput. Phys.*, No. 70, 1986, 1–62.

Поступила в редакцию 28 июля 1997 г.,  
в переработанном виде 16 апреля 1998 г.