

Д. Ю. ПАНОВ

**ОБ УТОЧНЕНИИ ЗНАЧЕНИЙ НЕИЗВЕСТНЫХ ПРИ ПРИБЛИЖЕННО  
ЧИСЛЕННОМ РЕШЕНИИ КВАЗИЛИНЕЙНЫХ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ  
УРАВНЕНИЙ В ЧАСТНЫХ ПРОИЗВОДНЫХ ГИПЕРБОЛИЧЕСКОГО  
ТИПА**

(Представлено академиком М. А. Лаврентьевым 19 II 1952)

1. В нашем сообщении (1) указаны формулы для приближенного определения численных значений координат узлов сетки характеристик квазилинейной гиперболической системы двух дифференциальных уравнений в частных производных первого порядка и для вычисления значений искомых функций в этих узлах. Указанные формулы учитывают кривизну характеристик и члены высших порядков при определении значений искомых функций. Для уточнения найденных значений может быть использован обычно применяемый способ замены интегралов по формулам механических квадратур; при этом, однако, должны быть подобраны формулы механических квадратур соответствующей точности.

2. Используя обозначения, принятые в (1), можем написать

$$y_M = y_3 + \int_{x_1}^{x_M} \alpha dx = y_4 + \int_{x_4}^{x_M} \beta dx.$$

Заменим интегралы в этих равенствах при помощи формулы механических квадратур, приведенной в статье (2). Предположим, что шаг сетки характеристик почти постоянен, т. е.

$$x_1 - x_3 = h_1, \quad x_M - x_1 = h_1(1 - \delta_1),$$

$$x_4 - x_2 = h_2, \quad x_2 - x_M = h_2(1 + \delta_2),$$

где квадратами  $\delta_1$  и  $\delta_2$  можно пренебрегать.

В статье (2) было показано, что в этом случае для определения  $\delta_1$  и  $\delta_2$  получаются следующие уравнения:

$$\begin{aligned} & \frac{h_1}{6}(3\alpha_M + 4\alpha_1 - \alpha_3)\delta_1 + \frac{h_2}{6}(3\beta_M + 4\beta_2 - \beta_4)\delta_2 = \\ & = y_4 - y_3 - \frac{h_1}{3}(\alpha_M + 4\alpha_1 + \alpha_3) - \frac{h_2}{3}(\beta_M + 4\beta_2 + \beta_4), \\ & h_1\delta_1 - h_2\delta_2 = x_2 - x_1 - h_1 - h_2. \end{aligned}$$

Когда найдены поправки  $\delta_1$  и  $\delta_2$ , то могут быть определены уточненные значения координат  $x_M$  и  $y_M$ , а по ним найдены уточненные

значения  $u_M, v_M, \alpha_M, \beta_M$ . Затем, в случае необходимости, вычисление повторяется до тех пор, пока поправки не перестанут изменять получаемые значения.

3. В случае использования гипотезы о почти равномерном шаге сетки характеристик, т. е. использования формул

$$x_1 - x_3 = h_1, \quad x_M - x_1 = h_1(x_1 + \delta_1),$$

$$x_4 - x_2 = h_2, \quad x_2 - x_M = h_2(x_2 + \delta_2),$$

где квадратами  $\delta_1$  и  $\delta_2$  можно пренебрегать, можно для приближенного вычисления интегралов вместо формулы механических квадратур, указанной выше, применять формулу

$$J = \frac{h}{6} \{y_0 [S_0(x) + \delta T_0(x)] + y_1 [S_1(x) + \delta T_1(x)] + \\ + y_2 [S_2(x) + \delta T_2(x)]\}.$$

Здесь

$$S_0(x) = 2 + x - x^2, \quad T_0(x) = 1 - 2x,$$

$$S_1(x) = \frac{1}{x}(1+x)^3, \quad T_1(x) = \frac{1}{x^2}(2x^3 + 3x^2 - 1),$$

$$S_2(x) = \frac{1}{x}(2x^2 + x - 1), \quad T_2(x) = \frac{1}{x^2}(2x^2 + 1).$$

В этом случае выражения для  $y_M$  будут иметь вид:

$$y_M = y_3 + \frac{h_1}{6} [\alpha_3 S_0(x_1) + \alpha_1 S_1(x_1) + \alpha_M S_2(x_1)] + \\ + \frac{h_1}{6} [\alpha_3 T_0(x_1) + \alpha_1 T_1(x_1) + \alpha_M T_2(x_1)] \delta_1,$$

$$y_M = y_4 - \frac{h_2}{6} [\beta_4 S_0(x_2) + \beta_2 S_1(x_2) + \beta_M S_2(x_2)] - \\ - \frac{h_2}{6} [\beta_4 T_0(x_2) + \beta_2 T_1(x_2) + \beta_M T_2(x_2)] \delta_2.$$

Исключая отсюда  $y_M$ , получим такое уравнение, связывающее  $\delta_1$  и  $\delta_2$ :

$$\frac{h_1}{6} [T_2(x_1) \alpha_M + T_1(x_1) \alpha_1 + T_0(x_1) \alpha_3] \delta_1 + \\ + \frac{h_2}{6} [T_2(x_2) \beta_M + T_1(x_2) \beta_2 + T_0(x_2) \beta_4] \delta_2 = \\ = y_4 - y_3 - \frac{h_1}{6} [S_2(x_1) \alpha_M + S_1(x_1) \alpha_1 + S_0(x_1) \alpha_3] - \\ - \frac{h_2}{6} [S_2(x_2) \beta_M + S_1(x_2) \beta_2 + S_0(x_2) \beta_4].$$

При  $x_1 = x_2 = 1$  оно переходит в первое из уравнений системы, приведенной выше.

Получение второго уравнения, связывающего  $\delta_1$  и  $\delta_2$ , очевидно. Имеем

$$h_1 \delta_1 + h_2 \delta_2 = x_2 - x_1 - h_1 x_1 - h_2 x_2.$$

4. В случае необходимости получения еще большей точности могут быть использованы формулы механических квадратур, получаемые при интегрировании интерполяционных формул Маркова.

5. Описанный в статьях <sup>(1,2)</sup> и настоящем сообщении метод был применен для решения некоторых задач теории пластичности, разобранных в книге В. В. Соколовского <sup>(3)</sup>, а также некоторых других задач. При этом было обнаружено, что хотя число вычислений для определения нужных величин в каждой точке возрастает, общее число вычислений в ряде случаев уменьшается за счет возможности укрупнения шага сетки при той же точности результата.

Институт точной механики и вычислительной механики  
Академии наук СССР

Поступило  
8 IX 1951

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

<sup>1</sup> Д. Ю. Панов, ДАН, 83, № 6 (1952). <sup>2</sup> Д. Ю. Панов, Тр. Матем. ин-та им. В. А. Стеклова, 33, 317 (1951). <sup>3</sup> В. В. Соколовский, Теория пластичности, изд. 2-е, 1950.