

О ПРИБЛИЖЕНИИ ПРОИЗВОДНЫХ С ПОМОЩЬЮ СГЛАЖИВАЮЩИХ СПЛАЙНОВ

В.В.Вершинин, Н.Н.Павлов

Как известно, сглаживающий сплайн является функцией из  $W_2^2[a, b]$ , минимизирующей функционал

$$I(f) = \int_a^b (f''(x))^2 dx + \sum_{i=0}^N \rho_i^{-1} (f(x_i) - z_i^0)^2.$$

В случае, когда  $\rho_0 = \rho_1 = \dots = \rho_N = \rho$ , число  $\rho$  называется параметром сглаживания. Сглаживающие сплайны применяются, чтобы погасить осцилляции, возникающие при интерполяции данных с погрешностью [1]. Это означает, что, как правило, сглаживание улучшает аппроксимацию производных функции производными сплайна. Поэтому возникает вопрос об оценке приближения производных для такой аппроксимации. В §1 мы получаем оценку приближения первых производных в узлах сетки. Следствием этой оценки являются некоторые ориентировочные рекомендации по выбору параметра сглаживания. Численные примеры обсуждаются в §2.

§1. Оценка приближения первых производных в узлах сетки

Для простоты мы ограничимся случаем периодических граничных условий и равномерной сетки. Характеристическими уравнениями для сглаживающего сплайна являются  $S_i + \rho_i D_i = z_i^0$ ,  $i = 1, \dots, N$ , где  $D_i = S'''(x_i+) - S'''(x_i-)$ . Получим систему линейных алгебраических уравнений, связывающих значения сглаживающего сплайна  $S_i$  и его первые производные в узлах сетки  $x_i$ . Выразим характеристические уравнения сначала через моменты  $M_i$ :

$$S_i + \rho_i \frac{M_{i+1} - 2M_i + M_{i-1}}{h} = z_i^0, \quad i = 1, \dots, N.$$

Но

$$M_k = \frac{2m_{k-1}}{h} + \frac{4m_k}{h} - 6 \frac{z_k - z_{k-1}}{h^2} = - \frac{4m_k}{h} - \frac{2m_{k+1}}{h} + 6 \frac{z_{k+1} - z_k}{h^2}.$$

Отсюда записываем характеристические уравнения через  $m_i$ :

$$S_i + \rho_i \frac{1}{h^2} \left( -\frac{12s_{i-1}}{h} + \frac{24s_i}{h} - \frac{12s_{i+1}}{h} - 6m_{i-1} + 6m_{i+1} \right) = z_i^0,$$

$$i = 1, \dots, N; \quad m_0 = m_N, \quad m_1 = m_{N+1}. \quad (1)$$

Вспомним, что система уравнений для интерполяционного сплайна имеет вид:

$$m_{i-1} + 4m_i + m_{i+1} = 3 \frac{s_{i+1} - s_{i-1}}{h},$$

$$i = 1, \dots, N; \quad m_0 = m_N, \quad m_1 = m_{N+1}. \quad (2)$$

Из уравнений (1) и (2) получаем систему для нахождения значений первых производных  $m_i$  сглаживающего сплайна,  $i$ -е уравнение которой имеет вид:

$$\begin{aligned} & \frac{6\rho_{i-1}}{h^3} \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_i + \rho_{i+1}) \right) m_{i-2} + \left[ \left( 1 - \frac{24\rho_{i-1} + 6\rho_i}{h^3} \right) x \right. \\ & \times \left. \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_i + \rho_{i+1}) \right) + \frac{6\rho_i}{h^3} \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_{i-1} + \rho_i) \right) \right] m_{i-1} + \\ & + 2 \left[ \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_i + \rho_{i+1}) \right) \left( 1 + \frac{9}{h^3} \rho_{i-1} \right) + \left( 1 + \frac{9\rho_{i+1}}{h^3} \right) \left( 1 + \frac{24(\rho_{i-1} + \rho_i)}{h^3} \right) \right] m_i + \\ & + \left[ \left( 1 - \frac{24\rho_{i+1} + 6\rho_i}{h^3} \right) \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_i + \rho_{i-1}) \right) + \right. \\ & \left. + \frac{6\rho_i}{h^3} \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_{i+1} + \rho_i) \right) \right] m_{i+1} + \frac{6\rho_{i+1}}{h^3} \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_{i-1} + \rho_i) \right) \cdot m_{i+2} = \\ & = \frac{3}{h} \left[ (z_i^0 - z_{i-1}^0) \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_i + \rho_{i+1}) \right) + (z_{i+1}^0 - z_i^0) \left( 1 + \frac{24}{h^3} (\rho_{i-1} + \rho_i) \right) \right]. \end{aligned}$$

При  $\rho_0 = \dots = \rho_N = \rho$  вид системы существенно упрощается:

$$\begin{aligned} \frac{6\rho}{h^3} m_{i-2} + \left(1 - \frac{24}{h^3} \rho\right) m_{i-1} + 4 \left(1 + \frac{9}{h^3} \rho\right) m_i + \\ + \left(1 - \frac{24}{h^3} \rho\right) m_{i+1} + \frac{6\rho}{h^3} m_{i+2} = \frac{3}{h} (z_{i+1}^0 - z_{i-1}^0), \quad i=0, \dots, N. \end{aligned}$$

Матрица этой системы имеет диагональное преобладание, когда  $4 \left(1 + \frac{9}{h^3} \rho\right) - \frac{12}{h^3} \rho - 2 \left|1 - \frac{24}{h^3} \rho\right| > 0$ , т.е. при  $\rho < h^3/4$ . Заметим, что матрица аналогичной системы для моментов  $M_i$  также имеет диагональное преобладание при  $\rho < h^3/4$ .

Будем обозначать матрицу полученной системы через  $A$ , вектор значений производных через  $m$  и правую часть через  $d(z^0, h) = d$ . Тогда система принимает вид

$$A m = d. \quad (3)$$

Пусть значения функции  $f(x)$  заданы с ошибками  $f(x_i) = z_i = z_i^0 + \delta_i$ . Вычитая из левой и правой частей равенства (3) вектор  $A z'$ , где  $z'$  есть вектор производных функции  $f(x)$  в узлах  $x_i$ , получаем  $A(m-z') = d(z^0, h) - Az'$ . Но  $d(z^0, h) = d(z, h) + \phi(\delta, h)$ , где  $\phi(\delta, h) = -\frac{3}{h} (\delta_{i+1} - \delta_{i-1})$ . Поэтому получаем  $A(m-z') = d(z, h) - Az' + \phi(\delta, h)$ . Имеем  $\|\phi(\delta, h)\| \leq \frac{6}{h} \|\delta\|$ . Оценим теперь  $d(z, h) - Az'$ . Предположим, что  $f(x) \in W_0^5[a, b]$ . Разложим функцию  $f(x)$  по формуле Тейлора с остаточным членом в интегральной форме

$$\begin{aligned} z_{i+j} = z_i + j h z'_i + \frac{h^2 z''_i}{2} + \frac{j h^3 z'''_i}{6} + \frac{h^4 z^{IV}_i}{24} + \\ + \frac{1}{24} \int_{x_i}^{x_{i+j}} (x_{i+j} - v)^4 f''(v) dv, \quad j = -1, 1; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} z'_{i+j} = z'_i + j h z''_i + \frac{(jh)^2 z'''_i}{2} + \frac{(jh)^3 z^{IV}_i}{6} + \frac{1}{6} \int_{x_i}^{x_{i+j}} (x_{i+j} - v)^3 f''(v) dv, \\ j = -2, -1, 1, 2, \end{aligned}$$

где  $z_k^n = f^{(n)}(x_k)$ . Тогда имеем

$$d(z, h) = 6z_i' + h^2 z_i''' + \frac{1}{8h} \left( \int_{x_i}^{x_{i+1}} (x_{i+1} - v)^4 f''(v) dv + \int_{x_{i-1}}^{x_i} (x_{i-1} - v)^4 f''(v) dv \right).$$

$$\begin{aligned} (Az')_i &= 4z_i' + \frac{36}{h^3} \rho z_i' + \left( 1 - \frac{24}{h^3} \rho \right) (2z_i' + h^2 z_i''' + \\ &+ \frac{1}{6} \left( \int_{x_i}^{x_{i+1}} (x_{i+1} - v)^3 f''(v) dv + \int_{x_{i-1}}^{x_i} (v - x_{i-1})^3 f''(v) dv \right) + \\ &+ \frac{6\rho}{h^3} (2z_i' + 4h^2 z_i''' + \frac{1}{6} \left( \int_{x_i}^{x_{i+2}} (x_{i+2} - v)^3 f''(v) dv + \int_{x_{i-2}}^{x_i} (v - x_{i-2})^3 f''(v) dv \right)). \end{aligned}$$

Таким образом,

$$\begin{aligned} d(z, h) - Az' &= \int_{x_i}^{x_{i+1}} \left( \frac{1}{8h} (x_{i+1} - v)^4 f''(v) - \frac{1}{6} (x_{i+1} - v)^3 f''(v) + \right. \\ &+ \frac{4\rho}{h^3} (x_{i+1} - v)^3 f''(v) - \frac{\rho}{h^3} (x_{i+2} - v) f''(v) \Big) dv - \int_{x_{i+1}}^{x_{i+2}} \frac{\rho}{h^3} (x_{i+2} - v)^3 f''(v) dv + \\ &+ \int_{x_{i-1}}^{x_i} \left( \frac{1}{8h} (v - x_{i-1})^4 f''(v) - \frac{1}{6} (v - x_{i-1})^3 f''(v) + \right. \\ &+ \frac{4\rho}{h^3} (v - x_{i-1})^3 f''(v) - \frac{\rho}{h^3} (v - x_{i-2})^3 f''(v) \Big) dv - \\ &- \int_{x_{i-2}}^{x_{i-1}} \frac{\rho}{h^3} (v - x_{i-2})^3 f''(v) dv. \end{aligned}$$

Получаем

$$|d(z, h) - Az'| \leq \|f''\|_\infty \left( \int_{x_i}^{x_{i+1}} \left| \frac{1}{8h} (x_{i+1} - v)^4 - \right. \right.$$

$$\begin{aligned}
& -\frac{1}{6} (x_{i+1} - v)^3 + \frac{4\rho}{h^3} (x_{i+1} - v)^3 - \frac{\rho}{h^3} (x_{i+2} - v)^3 | dv + \\
& + \int_{x_{i+1}}^{x_{i+2}} \left| \frac{\rho}{h^3} (x_{i+2} - v)^3 \right| dv + \int_{x_{i-1}}^{x_i} \left| \frac{1}{8h} (v - x_{i-1})^4 - \frac{1}{6} (v - x_{i-1})^3 \right| dv + \\
& + \frac{4\rho}{h^3} (v - x_{i-1})^3 - \frac{\rho}{h^3} (v - x_{i-2})^3 | dv + \int_{x_{i-2}}^{x_{i-1}} \left| \frac{\rho}{h^3} (v - x_{i-2})^3 \right| dv.
\end{aligned}$$

Ввиду симметричности достаточно посчитать два последних интеграла. Делая в них замены  $v = x_{i-1} + ht$  и  $v = x_{i-2} + ht$  соответственно получаем, что правая часть рассматриваемого неравенства равна

$$\|f^V\|_\infty \cdot 2 \left( \int_0^1 \left| \frac{h^4 t^4}{8} - \frac{h^4 t^3}{6} + 4\rho h t^3 - \rho h(t+1)^3 \right| dt + \int_0^1 \rho h t^3 dt \right).$$

Поскольку  $\frac{h^4 t^4}{8} - \frac{h^4 t^3}{6} < 0$  и  $4\rho h t^3 - \rho h(t+1)^3 < 0$ , то правая часть равна

$$\begin{aligned}
& \|f^V\|_\infty \cdot 2 \left( \int_0^1 \left( \frac{h^4}{6} t^3 - \frac{h^4}{8} t^4 + \rho h(t+1)^3 - 4\rho h t^3 \right) dt + \int_0^1 \rho h t^3 dt \right) = \\
& = \|f^V\|_\infty \cdot \frac{(h^4 + 6\rho h)}{30}.
\end{aligned}$$

В результате наших рассмотрений мы получили оценку

$$\|m - z^*\| \leq \frac{\left[ \left( \frac{h^4}{30} + 6\rho h \right) \|f^V\| + 6 \frac{\epsilon}{h} \right]}{\left( 4 + \frac{24}{h^3} \rho - 2 \left| 1 - \frac{24}{h^3} \rho \right| \right)}, \quad (4)$$

где  $\epsilon = \|\delta\| = \max_1 |\delta_i|$ .

Обозначим правую часть в (4) через  $\mu(\rho, f, h, \epsilon)$ . Пусть  $\frac{h^3}{24} \leq \rho < \frac{h^3}{4}$ , тогда

$$\mu(\rho, f, h, \epsilon) = \left( \frac{h^4}{30} \|f''\| + 6 \frac{\epsilon}{h} + 6\rho h \|f''\| \right) / 6 \left( 1 - \frac{4}{h^3} \rho \right). \quad (5)$$

При этих ограничениях минимум  $\mu(\rho, f, h, \epsilon)$  по  $\rho$  достигается при  $\rho = \frac{h^3}{24}$  и равен  $\frac{1}{5} \left( \frac{17h^4}{60} \|f''\| + \frac{6\epsilon}{h} \right)$ . Пусть  $0 \leq \rho \leq h^3/24$ , тогда

$$\mu(\rho, f, h, \epsilon) = \left( \frac{h^4}{30} \|f''\| + 6 \frac{\epsilon}{h} + 6\rho h \|f''\| \right) / \left( 2 + \frac{2}{h^3} \rho \right). \quad (6)$$

Поскольку дробно-линейная функция монотонна, она на отрезке достигает своих экстремумов в крайних точках. В точках 0 и  $h^3/24$  ее значения равны  $\frac{1}{2} \left( \frac{h^4}{30} \|f''\| + 6\epsilon \right)$  и  $\frac{1}{5} \left( \frac{h^4}{60} \cdot 17 + 6 \frac{\epsilon}{h} \right)$  соответственно. Неравенство  $\frac{1}{5} \left( \frac{17}{60} h^4 \|f''\| + 6 \frac{\epsilon}{h} \right) < \frac{1}{2} \left( \frac{h^4}{30} \|f''\| + 6\epsilon \right)$  равносильно следующему:

$$\|f''\| < \frac{45\epsilon}{h^5}. \quad (7)$$

В итоге получаем, что при  $0 \leq \rho < h^3/4$ , если выполняется неравенство (7), то минимум оценки (4) достигается при  $\rho = \frac{h^3}{24}$  и равен  $\frac{1}{5} \left( \frac{17h^4}{60} \|f''\| + 6 \frac{\epsilon}{h} \right)$ , а если неравенство (7) нарушено, то минимум оценки (4) достигается на интерполяционном сплайне  $\rho = 0$  и равен  $\frac{1}{2} \left( \frac{h^4}{30} \|f''\| + 6 \frac{\epsilon}{h} \right)$ . Заметим, что значение  $\rho = h^3/24$  дает минимум некоторой оценки, и поэтому в конкретных случаях минимум погрешности приближения первой производной может достигаться при других значениях  $\rho$ . Значение  $\rho = \frac{h^3}{24}$  может служить лишь некоторым ориентиром при выборе параметра сглаживания.

## §2. Численные примеры

I. Функция  $f(x) = \sin\left(\frac{\pi x}{10}\right)$  рассматривалась на интервале  $[0, 20]$  с шагом  $h=1$ . Значения функции округлялись с точностью до 0,06. Для интерполяционного ( $\rho=0$ ) сплайна имеем табл. I.

Таблица 1

$x_i$	$s(x_i)$	$s'(x_i)$	$f'(x_i)$
1	0,3	0,316	0,297
2	0,6	0,242	0,251
3	0,8	0,215	0,183
4	1	0,096	0,096
5	1	0	0

Таблица 2

$x_i$	$s'(x_i)$		
	$\rho = 1/48$	$\rho = 1/24$	$\rho = 3/16$
1	0,307	0,304	0,298
2	0,251	0,254	0,258
3	0,208	0,204	0,198
4	0,101	0,102	0,104
5	0	0	0

Из формул (4) и (6) получаем, что  $\mu(0) \approx 3\epsilon = 0,15$ . Для сглаживающих сплайнов имеем табл. 2. Формулы (5)–(6) дают следующие значения  $\mu$ :  $\mu(1/48) \approx 0,09$ ;  $\mu(1/24) = 0,06$ ;  $\mu(3/16) \approx 0,20$ .

Таблица 3

$\rho$	0	1/48	1/24	3/16
$v$	0,003	0,005	0,004	0,017
$\mu$	0,015	0,009	0,006	0,02

максимальную погрешность приближения первой производной, полученную из вычислений (табл. 3).

3. Функция  $f(x) = \sin(\frac{\pi x}{20})$  рассматривалась на интервале  $[0, 40]$  с шагом  $h = 1$ . Значения округлялись с точностью до 0,05. Результаты указаны в табл. 4.

Таблица 4

$x_i$	$s'(x_i) - f'(x_i)$			
	$\rho = 0$	$\rho = 1/48$	$\rho = 1/24$	$\rho = 3/16$
1	-0,027	-0,013	-0,008	0,002
2	0,002	0,001	0,001	0,002
3	0,027	0,018	0,012	0,002
4	-0,045	-0,034	-0,029	-0,020
5	-0,006	-0,012	-0,014	-0,012
6	0,003	0,008	0,010	0,010
7	0,042	0,037	0,034	0,023
8	0,001	0,001	0,001	0,002
9	-0,037	-0,033	-0,030	-0,018
10	0	0	0	0

Из формул (5) и (6) получаем  $\mu(0) \approx 0,15$ ;  $\mu(1/48) \approx 0,086$ ;  $\mu(1/24) \approx 0,06$ ;  $\mu(1/6) \approx 0,15$ .

Таблица 5

$\rho$	0	1/48	1/24	1/6
$v$	0,006	0,005	0,005	0,003
$\mu$	0,015	0,009	0,006	0,015

смотрим теперь пример, когда это условие нарушено. Функция  $f(x) = 3 \cdot 10^3 \cdot \sin\left(\frac{\pi x}{20}\right)$  рассматривалась на интервале  $[0, 40]$  с шагом  $h = 1$ . Значения округлялись с точностью до 0,006. Имеем  $\|f^V\| \approx 0,29 > 0,23 \approx \frac{45\epsilon}{h^5}$ . Следовательно, минимум оценки (4) достигается на интерполяционном сплайне и равен  $\frac{1}{2}(\|f^V\|/30 + 0,03) \approx 0,020$ . Результаты указаны в табл. 6.

Таблица 6

$\rho$	0	1/48	1/24	1/6
$v$	0,006	0,010	0,015	0,048
$\mu$	0,020	0,0215	0,0222	0,163

6. Значения той же функции, что и в предыдущем примере, на той же сетке округлялись с точностью до 0,05. Условие (7) выполнено, результаты приведены в табл. 7.

7. Те же условия, что в двух предыдущих примерах, только округление с точностью до 0,5. Получаем табл. 8.

Таблица 8

$\rho$	0	1/24	1/12
$v$	0,50	0,40	0,61
$\mu$	1,5	0,6	0,8

8. Те же условия, что в примерах 6-7, только округление с точностью до 5. Результаты указаны в табл. 9.

При расчете численных примеров использовался алгоритм построения слгаживающего сплайна, приведенный в [2].

Нам хотелось бы выразить признательность В.Л.Мирошниченко за большую помощь, оказанную при выполнении настоящей работы.

Таблица 7

$\rho$	0	1/48	1/24	1/6
$v$	0,057	-0,038	0,039	0,037
$\mu$	0,15	0,10	0,08	0,26

Таблица 9

$\rho$	0	1/24	1/12
$v$	5,0	3,7	3,4
$\mu$	15,0	6,0	7,5

Л и т е р а т у р а

1. ВЕРШИНИН В.В. О сглаживающих сплайнах и их производных.  
Новосибирск. Б.и., 1980. - 20 с. -(Препринт/Институт математики  
СО АН СССР).

2. ЗАМЯЛОВ Д.С., КВАСОВ Б.И., МИРОШНИЧЕНКО В.Л. Методы  
сплайн-функций. -М.: Наука, 1980. - 360 с.

Поступила в ред.-изд.отд.  
8 июня 1983 года