- 9. Курочкин В.М. Об одном алгоритме преобразования $LR(\kappa)$ грамматик. — В кн.: Труды Всесорэного симпозиума по методам реализации новых алгоритмических языков. Ч. I, Новосибирск, 1975, с. 212-213.
- IO. Виттих В.А., Куликов В.В. Рекурсивное представление алгоритмов обработки и структур данных в АСНИ. - В кн.:Труды Всесованой конференции по теории кодирования и передачи информации. Куйбытев, 1981, с. 32-34.
- II. Скобелев П.О. Об использовании синтаксически ориентированных методов трансляции для систем автоматизации программирования. в сб.: Автоматизация научных исследований. Куйбышев, 1982. с.120-125.
- Т2. Скобелев П.О. Вопросы реализации диалоговой подсистемы "ДИС-ТЕХ" в системе автоматизации физико-технического эксперимента. -Депонир. рукопись, 1982.

УДК 518.62

Б.М. Пумилов

- О ЧИСЛЕННОМ ОТЫСКАНИИ РАЗРЫВОВ ПРОИЗВОДНОЙ
- В ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫХ ДАННЫХ

(r.Tomck)

При конструировании обводов самолетов и кузовов автомобидей, при обработке медико-биологических и других экспериментальных данных большую информационную ценность имеет знание местоположения точек разрыва некоторой производной. Так, в самодетостроении разрыв второй производной линии обвода приводит к срыву обтеканцего потока и развитею турбулентности: при обработке медико-биологических данных, например электрокардиограмм, точки разрыва первой производной (издомы) связаны с характерными точивыми, имеющими диагностическую ценность. Функции с разрывами производных возникают также в задаче отслеживания траекторий реактивных аппаратов с импульсным или разрывным управлением тягой и в задаче оконтурквания изображений, полученных методом вычислительной томографии. Общий для всех перечисленных примеров является то что в качестве объекта исследования предлагается некоторая пространственная кривая, либо временная зависимость, по виду которой требуется вынести суждение о месте расположения точек разрыва некоторой производной. В элементарных случаях это может быть сделано визуально, либо путем применения методов физического моделирования, например, в самолетостроении метода продувки в аэродинамической трубе. Универсальным средством решения такого рода задач (особенно в свете нынешнего направления на создание систем сплошной автоматизации исследований, рассчитанных к тому же на применение ЭВМ низкой производительности) является теория локальной аппроксимации сплайнами [1,2]. В пользу такого суждения можно привести следующие доводы:

метод локальной аппроксимации сплайнами представляет широкие возможности для организации поточного режима обработки информации, когда экспериментальные данные обрабатываются по мере их поступления ("он-лайн" эксперимент);

для локальной аппроксимации, точной на сплайнах, в отличие от аппроксимации, точной на многочленах, наивысший порядок погрешности приближения не снижается, если точки разрыва производной, порядок которой равен степени сплайна, совпадают с узлами сплайна, т.е. в окрестности точек разрыва производной эти две аппроксимации дают соврешенно разные результаты, совпадая в существенном вне этих окрестностей. Последнее соображение может быть взято за основу ири построении алгоритмов обработки экспериментальных данных с одновременным отысканием точек разрыва производной.

Будем считать, что экспериментальные данные представляют из себя функцию f(t) , заданную в точках t_i (i=1,2,...,n), причем точки разрыва производной (с) попадают в некоторые из точек 🗜 . Напомним, что без учета краевых условий однородно-минимальные формулы локальной аппроксимации, точной на сплайнах [3], независимо от степени требуют для своего вычисления удвоенного количества значений функции по сравнению с количеством узлов сплайна: разница состоит лишь в ширине шаблона, используемого для вычисления значения сплайна в фиксированной точке. Предлагаемый алгоритм обработки данных состоит в следующем. Первый раз будем располагать узлы сплайна в точках t_1, t_2, \ldots второй раз- в точках t_2, t_4, \ldots При обоих расположениях узлов будем строить локальную аппроксимацию, точную на сплайнах степени 2 , а промежутки, на которых две аппроксимации значимо отличаются друг от друга, будем считать окрестностями точек разрыва z- $\bar{\omega}$ производной. Оставляя в стороне вопросы выбора критерия значимости, учета возможней погренности в задании функции и влияния неточности попадания разрыва производной в один из узлов t_i , приведем результаты проделанных нами численных экспериментов для случаев сплайнов второй и третьей степеней.

I. Отыскание точек разрыва второй производной с помощью докальной аппроксимации сплайнами второй степени. Обозначим x_i узлы сплайна. На отрежке $x_i \leqslant x \leqslant x_{\ell+1}$ формула аппроксимации имеет вид [4]

$$S_2(x) = \sum_{j=i-2}^{\tilde{L}} \delta_j(f) B_2^f(x),$$

без учета краевых условий

$$\delta_{j}(f) = -\frac{1}{2} [f(x_{j+1}) - 4f(x_{j+\frac{1}{2}}) + f(x_{j+1})],$$

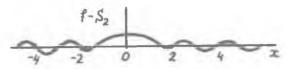
$$x_{j+\frac{1}{2}} = \frac{1}{2}(x_{j+1} + x_{j+2}).$$

Вычисляя аначения B -сплайнов $B_2(x)$ (см. [I], с. 24) для случая равномерной сетки увлов находим

$$S_{2}(x_{i}) = -\frac{1}{4} \left(f_{i-1} - 4 f_{i-\frac{1}{2}} + 2 f_{i} - 4 f_{i+\frac{1}{2}} + f_{i+1} \right),$$

$$S_{2}(x_{i+\frac{1}{2}}) = -\frac{1}{16} \left(f_{i-1} - 4 f_{i-\frac{1}{2}} + 7 f_{i} - 24 f_{i+\frac{1}{2}} + 7 f_{i+1} - 4 f_{i+\frac{1}{2}} + f_{i+2} \right).$$

здесь принято обозначение $f_{i+2} = f(x_{i+2})$. Результаты вычислений для функции f(x) = x | x | (x+A) представлены на графиках. Если точка x = 0 попадает в число узлов сплайна, то, независимо от величины константы A, погрешность $f(x) - S_2(x)$ имеет вид, изображенный на рис. І. Если же точка x = 0 расположена между двумя узлами сплайна, то при $A - \infty$ в ее окрестности наблюдается расхо-



'P и с. І. Погрешность аппроисимации сплайнами 2-й степени при разрыве в узле

димость вследствие разрыва второй производной функции f(x) (f''(+0) - - f''(-0) = 4A). График погрешности для этого случая представлен на рис. 2. Таким образом. сравнение двух полученных аппроксимаций позво-

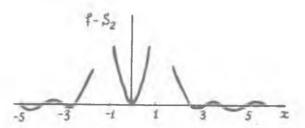


Рис. 2. Погрешность аппроксимации сплайнами 2-й степени при разрыве между узлами

ляет сделать четкий вывод о том, что место расположения точки разрыва второй производной находится между двумя выбросами разности полученных аппроксимаций. Величина выбросов определенным образом связана с величиной разрыва производной.

 Отыскание точек разрыва третьей производной с помощью локальной аппроксимации сплайнами третьей степени.

Формула анпроксимации для случая равномерной сетки узлов имеет вид [3]

$$S_3(x) = \sum_{i=1}^{l} \beta_i(i) \beta_3^i(x), \quad x_i \leq x \leq x_{i+1},$$

где без учета краевых условий

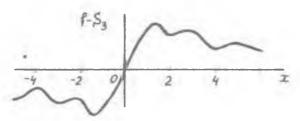
$$\delta_{j}(f) = \frac{1}{6} (f_{j+1} - 8f_{j+\frac{1}{2}} + 20f_{j+2} - 8f_{j+\frac{1}{2}} + f_{j+3}).$$

вычисляя значения В -сплайнов, находим

$$\begin{split} S_3(x_i) &= \frac{1}{36} \left(f_{i-2} - 8 \, f_{i-1} + 24 \, f_{i-1} - 40 \, f_{i-\frac{1}{2}} + 82 \, f_i - 40 \, f_{i+\frac{1}{2}} + 24 \, f_{i+1} - 8 \, f_{i+\frac{3}{2}} + f_{i+2} \right), \end{split}$$

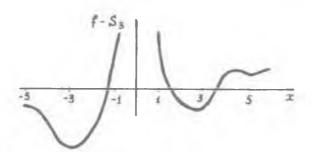
$$S_3(x_{i+\frac{1}{2}}) = \frac{1}{288} \left(f_{i-2} - 8f_{i-\frac{3}{2}} + 43f_{i-1} - 192f_{i-\frac{1}{2}} + 484f_{i} - 368f_{i+\frac{1}{2}} + 484f_{i-\frac{3}{2}} \right)$$

Результаты вычислений для функции f(x) = x'/x/(x+A) представлены на графиках: если точка x=0 попадает в число узлов сплайна, то, невависимо от величины константы A, погрешность $f(x) - S_3(x)$ имеет вид, изображенный на рис. 3. Если же точка x=0 расположена посредине между двумя узлами сплайна, то при $A \to \infty$ в ее окрестности



P и с. 3. Погрешность аппроксимации сплайнами 3-й степени при разрыве в узле

снова наблюдается расходимость (рис.4). Таким образом, точка разрыва третьей производной расположена в центре выброса разности двух полу-



. Р и с. 4. Погрешность аппроксимации сплайнами 3-й степени при разрыве между узлами

ченных аппроксимаций. Величина выброса тесно связана с величиной разрыва производной, которая в данном случае равна f''(+0) - f'''(-0) = 6R.

Вывод

Результаты проделанных экспериментов свидетельствуют о том, что по разности двух аппроксимаций, вычисленных по одним и тем же локальным формулам, но со сдвигом в один узел, можно судить о месте расположения точек разрыва производной и некоторым образом о вежичине разрывав.

83

Литература

- I. Завьялов Ю.С., Квасов Б.И., Мирошниченко В.Л. Методы сплайнфункций. - М.: Наука, 1980. - 352 с.
- 2. Шумилов Б.М. Локальная аппроксимация сплайнами: формулы, точные на сплайнах. Новосибирск: Семинар "Методы вычислительной и прикладной математики" под руководством академика Г.И.Марчука, 1981. —24с (Препринт /ВЦ СО АН СССР 86).
- 3. Шумилов Б.М. Локальные однородно-минимальные формулы для сплайн-проекторов.-В ки.: Избранные вопросы вычислительной и прикладной математики. Барнаул, 1982, с.
 - 4. De Boor C. On uniform approximation by splines. J. Approximat. Theory, 1968, v.1, N2, 219-235.

УДК 621.372.542

в.П.Сабило

АНАЛИЗ ЭФФЕКТИВНОСТИ ФИЛЬТРАЦИИ ИМПУЛЬСНЫХ ПОМЕХ АЛГОРИТМОМ С ПРЯМОГОЛЬНОЙ ОБЛАСТЬЮ ДОПУСТИМЫХ ЗНАЧЕНИЙ

(г. Куйбышев)

АВТОМАТИЗИ РОВАННАЯ Обработка измерительной информации на базе ЭВМ предъявляет повышенные требования к ее достоверности. Наиболее неблагоприятное влияние на достоверность оказывает присутствие в измерительной информации значительных по величине импульсных искажений (помех, сбоев), время появления которых носит, как правило, случайный характер. Фильтрация таких сбоев позволяет существенно повысить достоверность не только отдельных измерений, но и всей совокупности измерительной информации в целом.

В работе анализируется эффективность фильтрации одиночных сбоев полезного сигнала q, заданного в цифровой форме последовательностью своих ℓ —х отчетов, широко используемым в практике измерений