

**И.А.НАЗАРОВ**  
**Санкт-Петербургский государственный**  
**электротехнический университет**

## ЭЛЕМЕНТЫ ВЫЧИСЛИТЕЛЬНОЙ ГЕОМЕТРИИ

Под элементами вычислительной геометрии здесь понимаются сведения, необходимые для решения одной из задач машинной графики, автоматизированного проектирования, числового программного управления – задачи проектирования гладких кривых и поверхностей.

В своей простейшей постановке это задача точечной интерполяции: найти в заданном множестве кривых (поверхностей) кривую (поверхность), проходящую через заданные точки трехмерного пространства.

В случае, когда координаты заданных точек известны лишь приближенно (например, из-за ошибок измерения), нецелесообразно добиваться, чтобы выбранная кривая (поверхность) проходила через эти точки. Достаточно, чтобы точки были "не слишком далеки" от нее. Конечно, понятие расстояния должно быть уточнено.

### 1. ПРОЕКТИРОВАНИЕ КРИВЫХ

#### 1.1. Полиномиальная интерполяция

Заданы  $N$  точек своими радиусами-векторами

$$r_1, r_2, \dots, r_N.$$

Требуется построить гладкую кривую, проходящую через эти точки. Кривые мы будем задавать параметрически. Припишем (вообще говоря, произвольно) заданным векторам значения параметра  $t$ :

$$t_1 < t_2 < \dots < t_N.$$

Тогда задача сведется к построению трех интерполяционных полиномов *порядка*<sup>1</sup>  $N$

$$t \mapsto [x(t), y(t), z(t)]^T.$$

В дальнейшем все рассуждения будут вестись для одной координаты – абсциссы. Известно, что существует *единственный* полином  $x$  порядка  $N$ , удовлетворяющий условиям

$$x(t_k) = X_k, \quad k = 1, \dots, N, \tag{1.1.1}$$

где  $X_k$  – заданные числа. Он может быть записан, например, в форме Лагранжа

$$x(t) = \sum_{k=1}^N X_k \prod_{j \neq k} \frac{t - t_j}{t_k - t_j}. \tag{1.1.2}$$

Выполнение условий (1.1.1) проверяется подстановкой. Единственность интерполяционного полинома (1.1.2) следует из того, что два полинома *порядка*  $N$ , совпадающие в  $N$  точках, совпадают всюду.

---

<sup>1</sup>Множество полиномов порядка  $N$  содержит все полиномы, степень которых *строго меньше*, чем  $N$ , и еще *нулевой полином* – функцию, тождественно равную нулю.

Серьезное предупреждение. Даже ограничиваясь полиномами порядка  $N$  мы можем получать различные кривые, проходящие через  $N$  заданных точек. Неоднозначность объясняется произвольностью нумерации точек и произвольностью значений параметра, приписываемых этим точкам. Удобно считать, что параметр – время. Тогда, изменяя нумерацию точек, мы изменяем очередность прохождения через них, а изменяя приписанные им значения параметра, меняем форму кривой и скорость движения по ней.

Пусть, например, заданы своими декартовыми координатами 4 точки плоскости:  $(1, 2)$ ,  $(3, 6)$ ,  $(7, 4)$ ,  $(2, 1)$  (рис.1.). Присвоив этим точкам значения параметра  $t_1 = 1$ ,  $t_2 = 2$ ,  $t_3 = 3$ ,  $t_4 = 4$ , получим кривую, изображенную сплошной линией. Поменяв местами значения параметра ( $t_1 = 2$ ,  $t_2 = 4$ ,  $t_3 = 3$ ,  $t_4 = 1$ ), получим кривую, изображенную пунктиром.

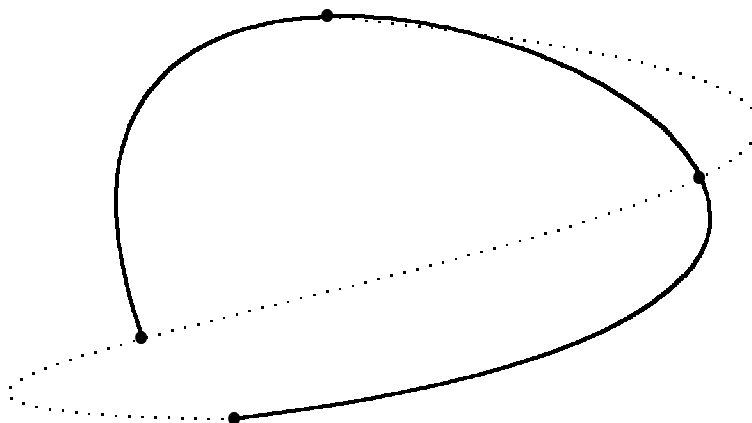


Рис.1

## 1.2. Почему практически непригодна полиномиальная интерполяция

Рассмотрим два классических примера. Сначала построим полином четвертого порядка по таблице

t	0	1	8	27
x	0	1	2	3

$$\begin{aligned}
 x(t) &= \frac{(t-0) \cdot (t-8) \cdot (t-27)}{(1-0) \cdot (1-8) \cdot (1-27)} \times 1 + \frac{(t-0) \cdot (t-1) \cdot (t-27)}{(8-0) \cdot (8-1) \cdot (8-27)} \times 2 + \frac{(t-0) \cdot (t-1) \cdot (t-8)}{(27-0) \cdot (27-1) \cdot (27-8)} \times 3 = \\
 &= \frac{239t^3 - 8820t^2 + 70825t}{62224}.
 \end{aligned}$$

Несмотря на то, что ломаная, соединяющая заданные точки, выпукла, график интерполяционного полинома имеет точки перегиба (рис.2). Такая интерполяция обычно считается неудовлетворительной. Известно, что с увеличением количества узлов интерполяции опасность появления осцилляций у интерполирующего полинома возрастает. Это демонстрируется на втором примере, который называется примером Рунге: функция  $x = \frac{1}{1+25t^2}$  интерполируется на сегменте  $[-1, 1]$  при равномерной сетке.

На рис.3 изображены: график функции Рунге (жирная линия) и графики интерполяционных полиномов при числах узлов  $N_1 = 3$  (пунктир) и  $N_2 = 9$  (тонкая линия).

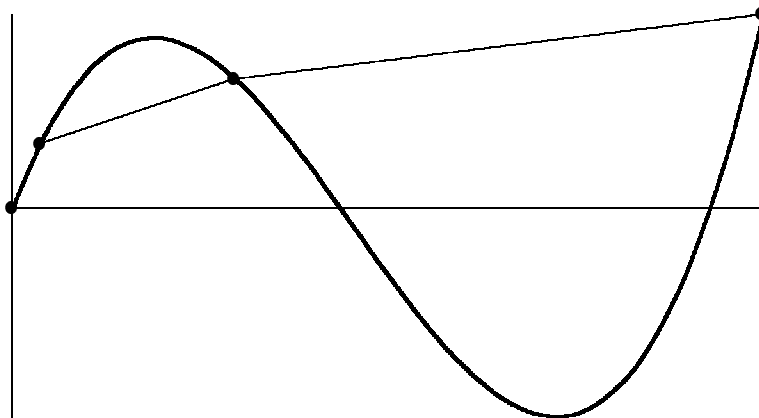


Рис.2

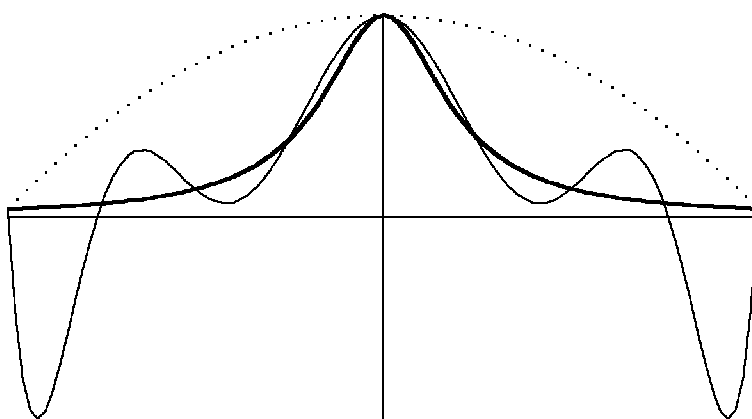


Рис.3

Во избежание паразитных осцилляций при большом числе узлов обычно используют полиномиальную сплайн-интерполяцию: каждая *порция* кривой, заключенная между двумя соседними (по номерам) узлами аппроксимируется своим полиномом.

### 1.3. Полиномиальная сплайн-интерполяция

Пусть заданы своими декартовыми координатами точек  $N$  плоскости. Как мы условились ранее, рассматриваем их абсциссы  $X_1, \dots, X_N$ .

Чтобы не перегружать изложение материала излишними подробностями, будем считать, что началу каждой порции сплайна соответствует значение параметра  $t = 0$ , а концу  $t = 1$ . Переход к общему случаю не вызывает затруднений.

Сплайн второго порядка.

Семейство порций сплайна *второго* порядка *двухпараметрическое*. Оба параметра определяются из условий интерполяции.

Для *единственного* (см. п.1.1) сплайна второго порядка  $k$ -я порция запишется в виде

$$x_k(t) = \delta_k(t)X_k + \delta_2(t)X_{k+1}.$$

Здесь  $\delta_1$  и  $\delta_2$  – полиномы второго порядка, удовлетворяющие очевидным условиям

$$\begin{aligned} \delta_1(0) &= 1; & \delta_2(0) &= 0; \\ \delta_1(1) &= 0; & \delta_2(1) &= 1. \end{aligned} \tag{1.3.1}$$

Если записать эти полиномы в виде

$$\delta_j(t) = a_j + b_j t; \quad j = 1, 2,$$

то для определения коэффициентов получим из (1.3.1) матричное уравнение

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a_1 & a_2 \\ b_1 & b_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

Решив это уравнение, найдем

$$\begin{bmatrix} a_1 & a_2 \\ b_1 & b_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}.$$

Итак,

$$x_k(t) = (1-t)X_k + tX_{k+1}; \quad k = 1, \dots, N-1. \tag{1.3.2}$$

Замечание. (1.3.2) – уравнение отрезка, соединяющего точки  $(0, X_k)$  и  $(1, X_{k+1})$ . График сплайна второго порядка – ломаная.

Сплайн третьего порядка.

Семейство порций сплайна *третьего* порядка *трехпараметрическое*. Два параметра определяются из условий интерполяции. Оставшуюся степень свободы можно использовать, например, для обеспечения *гладкости* сплайна (непрерывности первой производной во *внутренних* узлах сетки).

Запишем порцию этого сплайна в виде

$$x_k(t) = \gamma_1(t)X_k + \gamma_2(t)X_{k+1} + \gamma_3(t)V_k,$$

где  $V_k = x'_k(0)$ .

Полиномы третьего порядка  $\gamma_1, \gamma_2, \gamma_3$  удовлетворяют очевидным условиям

$$\begin{aligned}\gamma_1(0) &= 1; & \gamma_2(0) &= 0; & \gamma_3(0) &= 0; \\ \gamma_1(1) &= 0; & \gamma_2(1) &= 1; & \gamma_3(1) &= 0; \\ \gamma_1'(0) &= 1; & \gamma_2'(0) &= 0; & \gamma_3'(0) &= 1.\end{aligned}\tag{1.3.3}$$

Записав искомые полиномы в виде

$$\gamma_j(t) = a_j + b_j t + c_j t^2; \quad (j = 1, 2, 3),$$

и учитывая, что тогда

$$\gamma_j'(t) = b_j + 2c_j t; \quad (j = 1, 2, 3),$$

получим из условий (1.3.3) матричное уравнение для определения коэффициентов  $a_j, b_j, c_j$ :

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

Решая это уравнение, найдем

$$\begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & 1 & -1 \end{bmatrix}.$$

Итак,

$$x_k(t) = (1 - t^2)X_k + t^2 X_{k+1} + t(1 - t)V_k.\tag{1.3.4}$$

Дифференцируя (1.3.4), получим

$$x_k'(t) = -2tX_k + 2tX_{k+1} + (1 - 2t)V_k.$$

Условие непрерывности производной сплайна в узле с номером  $k$  дает:

$$x_{k-1}'(1) = -2X_{k-1} + 2X_k - V_{k-1} = V_k = x_k'(0)$$

или

$$V_{k-1} + V_k = -2(X_{k-1} - X_k); \quad k = 2, \dots, N - 1.$$

Для определения  $(N - 1)$  параметров  $(V_1, \dots, V_{N-1})$  мы получили  $N - 2$  уравнений. Оставшуюся степень свободы можно использовать, например, так. Зададим произвольно  $V_1$ . Тогда оставшиеся параметры найдутся из системы уравнений

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & \dots & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} V_2 \\ V_3 \\ V_4 \\ \vdots \\ V_{N-1} \end{bmatrix} = 2 \begin{bmatrix} -X_1 + X_2 - V_1 \\ -X_2 + X_3 \\ -X_3 + X_4 \\ \dots \\ -X_{N-1} + X_N \end{bmatrix}.$$

Поскольку определитель матрицы этой системы равен единице, ее решение существует и единственно. Отметим также, что матрица системы *двухдиагональная*, а для решения таких систем уравнений существуют эффективные алгоритмы.

### Сплайн четвертого порядка

Мы построили непрерывный интерполяционный сплайн второго порядка с разрывной производной. Его график - ломаная, соединяющая заданные точки. Интерполяционный сплайн третьего порядка имеет непрерывную первую производную. Его график - гладкая кривая, состоящая из отрезков парабол.

Рассмотрим теперь нашедший наибольшее применение интерполяционный сплайн четвертого порядка с непрерывной второй производной. В качестве одного из возможных обоснований необходимости выполнения этого условия проведем анализ ситуации, описанной в очень популярном в свое время романе Д. Гранина "Иду на грозу".

"... При испытании чугунные каретки разбивались. Каретка скользила по дуговым направляющим, и поломка происходила, когда скорость достигала рабочей... Он спросил, что представляет дуга, по которой движется каретка? Круг?... Тогда все логично, каретка должна ломаться, поскольку имеется разрыв производной... В сопряжении дуги с направляющей происходил удар... следует заменить окружность параболой."

Расшифруем цитированное. Некое материальное тело, именуемое кареткой, движется по плоскому пути, составленному из отрезка прямой и дуги окружности (рис.4).

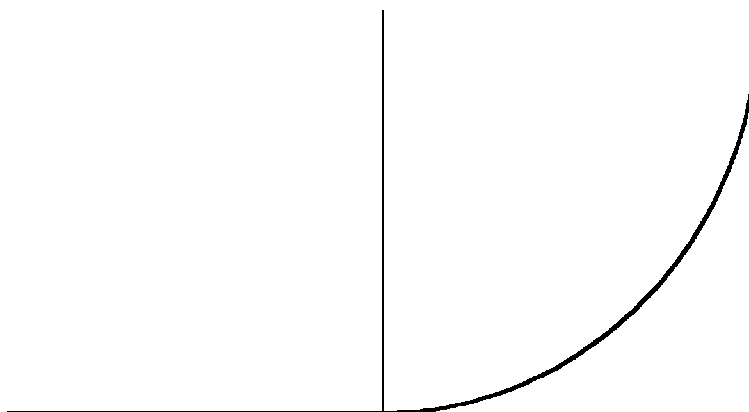


Рис.4

$$x(t) = \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ R - \sqrt{R^2 - t^2} & \text{при } t \geq 0. \end{cases}$$

В точке сопряжения (начало координат) *первая* производная (скорость движения) вопреки утверждению Гранина непрерывна. Действительно,

$$v(t) = x'(t) = \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ \frac{t}{\sqrt{R^2 - t^2}} & \text{при } t \geq 0; \end{cases}$$

$$v(-0) = v(+0) = 0.$$

Разрывной в точке сопряжения оказывается *вторая* производная (ускорение)

$$w(t) = x''(t) = \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ \frac{R^2}{(R^2 - t^2)^{3/2}} & \text{при } t \geq 0; \end{cases}$$

$$w(-0) = 0; \quad w(+0) = \frac{1}{R}.$$

По второму закону Ньютона скачок ускорения означает скачок силы, т.е. удар, который и разбивает каретку.

Покажем теперь несостоятельность рекомендации Гранина - заменить окружность параболой. В этом случае

$$\begin{aligned} x(t) &= \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ kt^2 & \text{при } t \geq 0; \end{cases} \\ w(t) = x''(t) &= \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ 2k & \text{при } t \geq 0; \end{cases} \\ w(-0) &= 0; \quad w(+0) = 2k. \end{aligned}$$

Видно, что в начале координат ускорение по-прежнему разрывно - каретки будут продолжать разбиваться.

Единственное, что извиняет выпускника ЛПИ Гранина, – о разрыве производной и о параболе говорит в романе герой, не утомленный высшим образованием. Его ошибки нетрудно исправить. Достаточно заменить слово "производная" словами "вторая производная", а слово "парабола" словами "кубическая парабола".

Тогда

$$\begin{aligned} x(t) &= \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ kt^3 & \text{при } t \geq 0; \end{cases} \\ w(t) = x''(t) &= \begin{cases} 0 & \text{при } t \leq 0 \\ 6kt & \text{при } t \geq 0; \end{cases} \\ w(-0) &= w(+0) = 0. \end{aligned}$$

Теперь скачка ускорения нет и каретки, наконец-то, перестанут разбиваться<sup>2</sup>.

Выяснив важность непрерывности второй производной, покажем, что ее может обеспечить интерполяционный сплайн четвертого порядка. Запишем его порцию в виде

$$x_k(t) = \beta_1(t)X_k + \beta_2(t)X_{k+1} + \beta_3(t)W_k + \beta_4(t)W_{k+1}.$$

где  $W_k = x''_k(0)$ ,  $W_{k+1} = x''_k(1)$ .

Полиномы четвертого порядка  $\beta_1, \beta_2, \beta_3, \beta_4$  удовлетворяют очевидным условиям

$$\begin{aligned} \beta_1(0) &= 1; \quad \beta_2(0) = 0; \quad \beta_3(0) = 0; \quad \beta_4(0) = 0; \\ \beta_1(1) &= 0; \quad \beta_2(1) = 1; \quad \beta_3(1) = 0; \quad \beta_4(1) = 0; \\ \beta_1''(0) &= 0; \quad \beta_2''(0) = 0; \quad \beta_3''(0) = 1; \quad \beta_4''(0) = 0; \\ \beta_1''(1) &= 0; \quad \beta_2''(1) = 0; \quad \beta_3''(1) = 0; \quad \beta_4''(1) = 1. \end{aligned} \tag{1.3.5}$$

Записав искомые полиномы в виде

$$\beta_j(t) = a_j + b_j t + c_j t^2 + d_j t^3; \quad (j = 1, 2, 3, 4)$$

и учитывая, что тогда

$$\beta_j''(t) = 2c_j + 6d_j t; \quad (j = 1, 2, 3, 4),$$

---

<sup>2</sup>Известно (всем, кроме петербургских дорожников), что именно по кубической параболе следует осуществлять сопряжения рельсовых путей на поворотах!

получим из условий (1.3.5) матричное уравнение для определения коэффициентов  $a_j, b_j, c_j, d_j$ :

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 2 & 6 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 & a_4 \\ b_1 & b_2 & b_3 & b_4 \\ c_1 & c_2 & c_3 & c_4 \\ d_1 & d_2 & d_3 & d_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

Решая это уравнение, найдем

$$\begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 & a_4 \\ b_1 & b_2 & b_3 & b_4 \\ c_1 & c_2 & c_3 & c_4 \\ d_1 & d_2 & d_3 & d_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 2 & 6 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & -1/3 & -1/6 \\ 0 & 0 & 1/2 & 0 \\ 0 & 0 & -1/6 & 1/6 \end{bmatrix}.$$

Таким образом  $k$ -я порция сплайна имеет вид

$$x_k(t) = (1-t)X_k + tX_{k+1} + \frac{-2t + 3t^2 - t^3}{6}W_k + \frac{-t + t^3}{6}W_{k+1}. \quad (1.3.6)$$

Непрерывность сплайна и его второй производной обеспечены по построению. Продифференцируем (1.3.6)

$$x'_k(t) = -X_k + X_{k+1} + \frac{-2 + 6t - 3t^2}{6}W_k + \frac{-1 + 3t^2}{6}W_{k+1}$$

и потребуем непрерывности первой производной во *внутренних* узлах сетки:

$$x'_{k-1}(1) = -X_{k-1} + X_k + \frac{1}{6}W_{k-1} + \frac{1}{3}W_k = -X_k + X_{k+1} - \frac{1}{3}W_k - \frac{1}{6}W_{k+1} = x'_k(0).$$

Отсюда

$$W_{k-1} + 4W_k + W_{k+1} = 6(X_{k-1} - 2X_k + X_{k+1}); \quad k = 2, \dots, N-1. \quad (1.3.7)$$

Система (1.3.7) содержит  $N$  переменных  $(W_1, \dots, W_N)$  и  $N-2$  уравнения. Положим  $W_1 = W_N = 0$ , (что упростит выкладки, не меняя существа дела). Введем  $(N-2) \times N$ -матрицу

$$F = \begin{bmatrix} 1 & -2 & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -2 & 1 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & -2 & 1 \end{bmatrix},$$

$(N-2) \times (N-2)$ -матрицу

$$G = \begin{bmatrix} 4 & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 4 & 1 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & 4 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 0 & 1 & 4 \end{bmatrix},$$

и векторы

$$\widetilde{W} = [W_2, \dots, W_{N-1}]^T, \quad X = [X_1, \dots, X_N]^T.$$

Тогда система уравнений (1.3.7) примет вид

$$G \cdot \widetilde{W} = 6F \cdot X. \quad (1.3.8)$$



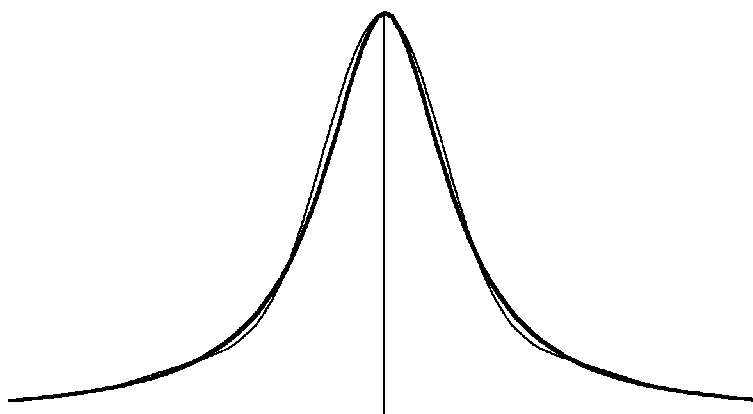


Рис.5

В Приложении показано, что матрица  $G$  положительно определена. Из этого следует, что уравнение (1.3.8) имеет единственное решение, которое может быть получено, например, по методу Холецкого.

На рис.5 изображены кривая Рунге (жирной линией) и график интерполяционного сплайна 4 порядка, построенного на равномерной сетке с 9 узлами (свободные параметры – значения второй производной на границах – приняты равными нулю). Сравните качество приближения интерполяционным полиномом (рис.3) и интерполяционным сплайном (рис.5).

#### 1.4. Сглаживающий сплайн четвертого порядка с двумя непрерывными производными

Как уже было сказано, наличие погрешностей в координатах заданных точек кривой приводит к изменению в постановке задачи. В этом случае представляется нецелесообразным требовать, чтобы все заданные точки лежали на кривой. Достаточно, чтобы они были от этой кривой "не очень далеки". Добавив к этому требованию ограничение на ускорение или, точнее, на среднее квадратическое значение второй производной сплайна, получим *один из возможных* функционалов качества сплайн аппроксимации:

$$\Phi = p \cdot \sum_{k=1}^N (X_k - x_k(0))^2 + (1 - p) \cdot \sum_{k=1}^{N-1} \int_0^1 (x_k''(t))^2 dt. \quad (1.4.1)$$

Этот функционал – взвешенная сумма двух слагаемых. Первое слагаемое

$$\sum_{k=1}^N (X_k - x_k(0))^2$$

– сумма квадратов разностей абсцисс заданных точек ( $X_k$ ) и соответствующих им абсцисс сплайна ( $x_k(0)$ ) – расстояние между экспериментальными данными и их сплайн-аппроксимацией.

Второе слагаемое

$$\sum_{k=1}^{N-1} \int_0^1 (x_k''(t))^2 dt$$

– среднеквадратическое значение второй производной сплайна – одна из возможных мер кривизны сплайна<sup>3</sup>.

"Параметр сглаживания"  $p$  удовлетворяет неравенству  $0 < p < 1$ . При  $p = 1$  получится, очевидно, интерполяционный сплайн. При  $p = 0$  функционал качества не учитывает расстояние сплайна от заданных точек – минимизируется только среднеквадратическое значение второй производной сплайна – и решение очевидно: *любая прямая!*

Перепишем полученное в (1.3.6) выражение для порции сплайна, обозначив  $x_k(0) = S_k$ ,

$$x_k(t) = (1-t)S_k + tS_{k+1} + \frac{-2+6t-3t^2}{6}W_k + \frac{-1+3t^2}{6}W_{k+1}. \quad (1.4.2)$$

Дифференцируя (1.4.2) дважды, получим

$$x_k''(t) = (1-t)W_k + tW_{k+1}.$$

Подставим этот результат в (1.4.1).

$$\begin{aligned} \Phi &= p \cdot \sum_{k=1}^N (X_k - S_k)^2 + (1-p) \cdot \sum_{k=1}^{N-1} \int_0^1 ((1-t)W_k + tW_{k+1})^2 dt = \\ &= p \cdot \sum_{k=1}^N (X_k - S_k)^2 + \frac{1-p}{3} \cdot \sum_{k=1}^{N-1} (W_k^2 + W_k W_{k+1} + W_{k+1}^2). \end{aligned} \quad (1.4.3)$$

Запишем (1.4.3) в матричной форме

$$\Phi = p \cdot (S - X)^T \cdot (S - X) + \frac{1-p}{6} \cdot \widetilde{W}^T \cdot G \cdot \widetilde{W} \quad (1.4.4)$$

(матрица  $G$  и векторы  $X$ ,  $\widetilde{W}$  определены в п.1.3).

Перепишав (1.3.8) в виде  $G \cdot \widetilde{W} = 6F \cdot S$  (матрица  $F$  определена в п.1.3), найдем отсюда  $\widetilde{W} = 6 \cdot G^{-1} \cdot F \cdot S$ .

Подставив результат в (1.4.4), получим

$$\begin{aligned} \Phi &= p \cdot (S - X)^T \cdot (S - X) + 6(1-p) \cdot S^T \cdot F^T \cdot G^{-1} \cdot G \cdot G^{-1} \cdot F \cdot S = \\ &= p \cdot (S - X)^T \cdot (S - X) + 6(1-p) \cdot S^T \cdot F^T \cdot G^{-1} \cdot F \cdot S = \\ &= S^T (p \cdot I + 6(1-p) \cdot F^T \cdot G^{-1} \cdot F) \cdot S - 2p \cdot S^T \cdot X + p \cdot X^T \cdot X. \end{aligned}$$

В приложении показана положительная определенность матрицы  $p \cdot I + 6(1-p) \cdot F^T \cdot G^{-1} \cdot F$ . Следовательно, функционал имеет единственный минимум в стационарной точке, которую найдем, приравнявая нулю градиент функционала

$$(p \cdot I + 6(1-p) \cdot F^T \cdot G^{-1} \cdot F) \cdot S - p \cdot X = \Theta.$$

Решение этого уравнения даст вектор  $S$ , зная который можно найти  $\widetilde{W} = 6G^{-1} \cdot F \cdot S$ .

## 2. ПРОЕКТИРОВАНИЕ ПОВЕРХНОСТЕЙ

Переходя к проектированию поверхностей, отметим существенное усложнение задачи. Во-первых, каждая координата является теперь функцией двух переменных, и при упорядочении заданных точек каждую из них следует снабдить двумя индексами.

<sup>3</sup>Напомним, что кривизна кривой, заданной уравнением  $x = f(t)$ , равна  $\frac{|f''(t)|}{(1 + (f'(t))^2)^{3/2}}$

Например, при описании сферы можно упорядочить заданные на ней точки по возрастанию значений их сферических координат  $\theta$  и  $\varphi$ , т.е.

$$\theta_m > \theta_n \iff m > n; \quad \varphi_k > \varphi_p \iff k > p.$$

Вообще же говоря, процедура упорядочения точек неалгоритмизируема, и мы будем предполагать, что каждой заданной точке уже присвоены два индекса.

Рассматривая (как и в случае кривой) только абсциссу, получаем двухмерный массив абсцисс  $X_{m,n}$ ;  $m = 1, \dots, M$ ;  $n = 1, \dots, N$ . Проектируемая поверхность разбивается при этом на  $(M-1) \times (N-1)$  порций. Узлы

$$X_{m,n}, X_{m+1,n}, X_{m,n+1}, X_{m+1,n+1}$$

принадлежат  $(m, n)$ -порции.

### 2.1. Двухмерный интерполяционный сплайн четвертого порядка с непрерывными матрицами Якоби и Гессе

Мы рассмотрим только один способ двухмерной сплайн-интерполяции – тензорные произведения одномерных сплайнов. Порция такого сплайна имеет вид

$$x_{m,n}(u, v) = [\alpha_1(u), \alpha_2(u), \alpha_3(u), \alpha_4(u)] \cdot \mathbb{A}_{m,n} \cdot [\alpha_1(v), \alpha_2(v), \alpha_3(v), \alpha_4(v)]^T. \quad (2.1.1)$$

Здесь

$$\mathbb{A}_{m,n} = \begin{bmatrix} X_{m,n} & X_{m,n+1} & Q_{m,n} & Q_{m,n+1} \\ X_{m+1,n} & X_{m+1,n+1} & Q_{m+1,n} & Q_{m+1,n+1} \\ P_{m,n} & P_{m,n+1} & S_{m,n} & S_{m,n+1} \\ P_{m+1,n} & P_{m+1,n+1} & S_{m+1,n} & S_{m+1,n+1} \end{bmatrix},$$

$$\alpha_1(t) = 1 - 3t^2 + 2t^3; \quad \alpha_2(t) = 3t^2 - 2t^3; \quad \alpha_3(t) = t - 2t^2 + t^3; \quad \alpha_4(t) = -t^2 + t^3.$$

$$Q_{m,n} = \frac{\partial x}{\partial v}(0, 0); \quad Q_{m,n+1} = \frac{\partial x}{\partial v}(0, 1); \quad Q_{m+1,n} = \frac{\partial x}{\partial v}(1, 0); \quad Q_{m+1,n+1} = \frac{\partial x}{\partial v}(1, 1),$$

$$P_{m,n} = \frac{\partial x}{\partial u}(0, 0); \quad P_{m,n+1} = \frac{\partial x}{\partial u}(0, 1); \quad P_{m+1,n} = \frac{\partial x}{\partial u}(1, 0); \quad P_{m+1,n+1} = \frac{\partial x}{\partial u}(1, 1),$$

$$S_{m,n} = \frac{\partial^2 x}{\partial u \partial v}(0, 0); \quad S_{m,n+1} = \frac{\partial^2 x}{\partial u \partial v}(0, 1); \quad S_{m+1,n} = \frac{\partial^2 x}{\partial u \partial v}(1, 0); \quad S_{m+1,n+1} = \frac{\partial^2 x}{\partial u \partial v}(1, 1). \quad (2.1.2)$$

Полиномы  $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3, \alpha_4$  получены по условиям (2.1.2) на основе методики, описанной в п.1.3.

Непосредственным вычислением устанавливается непрерывность сплайна на *внутренних* границах порций (при *произвольных* значениях не определенных пока параметров  $P_{m,n}, Q_{m,n}, S_{m,n}$ ,  $m = 1, \dots, M-1$ ;  $n = 1, \dots, N-1$ :

$$x_{m-1,n}(1, v) \equiv x_{m,n}(0, v); \quad x_{m,n-1}(u, 1) \equiv x_{m,n}(u, 0).$$

Так же можно убедиться, что на *внутренних* границах порций непрерывны первые частные производные  $(\frac{\partial x}{\partial u}, \frac{\partial x}{\partial v})$  и смешанная вторая  $\frac{\partial^2 x}{\partial u \partial v}$ :

$$\frac{\partial x_{m-1,n}}{\partial u}(1, v) \equiv \frac{\partial x_{m,n}}{\partial u}(0, v); \quad \frac{\partial x_{m,n-1}}{\partial u}(u, 1) \equiv \frac{\partial x_{m,n}}{\partial u}(u, 0),$$

$$\frac{\partial x_{m-1,n}}{\partial v}(1, v) \equiv \frac{\partial x_{m,n}}{\partial v}(0, v); \quad \frac{\partial x_{m,n-1}}{\partial v}(u, 1) \equiv \frac{\partial x_{m,n}}{\partial v}(u, 0),$$

$$\frac{\partial^2 x_{m-1,n}}{\partial u \partial v}(1, v) \equiv \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial u \partial v}(0, v); \quad \frac{\partial^2 x_{m,n-1}}{\partial u \partial v}(u, 1) \equiv \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial u \partial v}(u, 0).$$

Потребуем теперь, чтобы на *внутренних* границах порций были непрерывны вторые частные производные  $\frac{\partial^2 x}{\partial u^2}, \frac{\partial^2 x}{\partial v^2}$ . Два условия выполняются тождественно при любых параметрах сплайна:

$$\frac{\partial^2 x_{m,n-1}}{\partial u^2}(u, 1) \equiv \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial u^2}(u, 0); \quad \frac{\partial^2 x_{m-1,n}}{\partial v^2}(1, v) \equiv \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial v^2}(0, v).$$

Оставшиеся два условия дают системы уравнений, из которых определяются значения параметров сплайна:

$$\begin{aligned} 1) \quad & \frac{\partial^2 x_{m-1,n}}{\partial u^2}(1, v) = \\ & = (6X_{m-1,n} - 6X_{m,n} + 2P_{m-1,n} + 4P_{m,n})\alpha_1(v) + \\ & + (6X_{m-1,n+1} - 6X_{m,n+1} + 2P_{m-1,n+1} + 4P_{m,n+1})\alpha_2(v) + \\ & + (6Q_{m-1,n} - 6Q_{m,n} + 2S_{m-1,n} + 4S_{m,n})\alpha_3(v) + \\ & + (6Q_{m-1,n+1} - 6Q_{m,n+1} + 2S_{m-1,n+1} + 4S_{m,n+1})\alpha_4(v) = \\ & = (-6X_{m,n} + 6X_{m+1,n} - 4P_{m,n} - 2P_{m+1,n})\alpha_1(v) + \\ & + (-6X_{m,n+1} + 6X_{m+1,n+1} - 4P_{m,n+1} - 2P_{m+1,n+1})\alpha_2(v) + \\ & + (-6Q_{m,n} + 6Q_{m+1,n} - 4S_{m,n} - 2S_{m+1,n})\alpha_3(v) + \\ & + (-6Q_{m,n+1} + 6Q_{m+1,n+1} - 4S_{m,n+1} - 2S_{m+1,n+1})\alpha_4(v) = \\ & = \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial u^2}(0, v) \end{aligned}$$

В силу линейной независимости множества полиномов  $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3, \alpha_4$  (проверьте это!) должны быть равны коэффициенты в обеих частях тождества при каждом из них. Приравнявая, получаем четыре попарно равносильных системы уравнений. Две отбрасываем и, наконец, получаем две системы уравнений

$$P_{m-1,n} + 4P_{m,n} + P_{m+1,n} = -3(X_{m-1,n} - X_{m+1,n}), \quad (2.1.3)$$

$$S_{m-1,n} + 4S_{m,n} + S_{m+1,n} = -3(Q_{m-1,n} - Q_{m+1,n}). \quad (2.1.4)$$

Проделав аналогичные преобразования с условием

$$2) \quad \frac{\partial^2 x_{m,n-1}}{\partial v^2}(u, 1) = \frac{\partial^2 x_{m,n}}{\partial v^2}(u, 0),$$

получим

$$Q_{m,n-1} + 4Q_{m,n} + Q_{m,n+1} = -3(X_{m,n-1} - X_{m,n+1}), \quad (2.1.5)$$

$$S_{m,n-1} + 4S_{m,n} + S_{m,n+1} = -3(P_{m,n-1} - P_{m,n+1}). \quad (2.1.6)$$

Полученных уравнений недостаточно для однозначного определения значений всех параметров сплайна. Произвольно могут быть выбраны, *например*, значения элементов первой и последней строк матриц  $P$  и  $S$ , первого и последнего столбцов матриц  $Q$  и  $S$ . Положим

$$P_{1,n} = P_{M,n} = 0, \quad S_{1,n} = S_{M,n} = 0; \quad n = 1, \dots, N.$$

$$Q_{m,1} = Q_{m,N} = 0, \quad S_{m,1} = S_{m,N} = 0; \quad m = 1, \dots, M.$$

Тогда система уравнений (2.1.3) запишется в виде

$$G_p \cdot \tilde{P} = 3H_p \cdot X. \quad (2.1.7)$$

Здесь

$$G_p = \begin{bmatrix} 4 & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 4 & 1 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & 4 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 0 & 1 & 4 \end{bmatrix} \quad - \quad (M-2) \times (M-2)\text{-матрица},$$

$$H_p = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 1 & \dots & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \dots & -1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \dots & 0 & -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad - \quad (M-2) \times M\text{-матрица},$$

$X$  – заданная матрица абсцисс размера  $M \times N$ ,

$\tilde{P}$  – искомая  $(M-2) \times N$ -матрица.

В Приложении доказана положительная определенность матрицы  $G_p$ . Следовательно, матричное уравнение (2.1.7) имеет единственное решение

$$\tilde{P} = 3G_p^{-1} \cdot H_p \cdot X. \quad (2.1.8)$$

Дополнив  $\tilde{P}$  первой и последней нулевыми строками, получим  $M \times N$ -матрицу  $P$ . Аналогичные преобразования (2.1.5) дадут (очень советуем их проделать!)

$$G_q \cdot \tilde{Q}^T = 3H_q \cdot X^T; \quad \tilde{Q}^T = 3G_q^{-1} \cdot H_q \cdot X^T \quad \text{или} \quad \tilde{Q} = 3X \cdot H_q^T \cdot G_q^{-1}. \quad (2.1.9)$$

Дополнив  $\tilde{Q}$  первым и последним нулевыми столбцами, получим  $M \times N$ -матрицу  $Q$ .

Для определения  $(M-2) \times (N-2)$ -матрицы  $\tilde{S}$  имеются две системы уравнений: (2.1.4) и (2.1.6). Запишем (2.1.4) и (2.1.6) в матричной форме

$$G_p \cdot \tilde{S} = 3H_p \cdot \tilde{Q}. \quad (2.1.10)$$

$$G_q \cdot \tilde{S}^T = 3H_q \cdot \tilde{P}^T. \quad (2.1.11)$$

Решаем (2.1.10)

$$\tilde{S} = 3G_p^{-1} \cdot H_p \cdot \tilde{Q}$$

и подставляем в результат  $\tilde{Q}$  из (2.1.9)

$$\tilde{S} = 9G_p^{-1} \cdot H_p \cdot X \cdot H_q^T \cdot G_q^{-1}. \quad (2.1.12)$$

Решаем (2.1.11)

$$\tilde{S}^T = 3G_q^{-1} \cdot H_q \cdot \tilde{P}^T$$

и подставляем в результат  $\tilde{P}$  из (2.1.8)

$$\tilde{S} = 9G_p^{-1} \cdot H_p \cdot X \cdot H_q^T \cdot G_q^{-1}. \quad (2.1.13)$$

Сравнивая (2.1.12) и (2.1.13), видим, что системы (2.1.4) и (2.1.6) равносильны. Дополнив первый и последний столбцы, первую и последнюю строки  $\tilde{S}$  нулями, получим  $M \times N$ -матрицу  $S$ .

Отметим еще раз, что первая и последняя строка матриц  $P$  и  $S$ , первый и последний столбцы матриц  $Q$  и  $S$  могут задаваться произвольно. Этот произвол (как и всякий другой произвол) каждый может использовать с выгодой для себя. Мы за его счет упростили выкладки!

Отметим также, что все преобразования, приведенные в этой брошюре, выполнены в среде MAPLE. Рекомендуем читателю проделать их и именно с помощью MAPLE!

Фортран-программы для построения гладких кривых и поверхностей с помощью интерполяционных и сглаживающих сплайнов (не только полиномиальных!) можно найти, например, в книгах

1. Spaet H. Spline-Algorithmen zur Konstruktion glatter Kurven und Flaechen. – R. Oldenbourg Verlag, Muenchen - Wien, 1978.

2. Де Бор К. Практическое руководство по сплайнам. – М.: Радио и связь. 1985.

Кроме того, сплайн-техника представлена в MAPLE, MATHEMATICA, MATLAB, MATHCAD.

## ПРИЛОЖЕНИЕ

Докажем положительную определенность матриц  $G$  и  $6(1-p)F^T G^{-1}F + pI$ .

1. Спектр матрицы  $G$  находится из уравнения

$$\det \left( \begin{bmatrix} 4-\lambda & 1 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 4-\lambda & 1 & \dots & 0 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & 4-\lambda & 1 \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 0 & 1 & 4-\lambda \end{bmatrix} \right) = 0.$$

Полагая  $4-\lambda = 2\cos(t)$ , получим уравнение<sup>4</sup>

$$\frac{\sin((n+1)t)}{\sin(t)} = 0,$$

корни которого суть

$$t_k = \frac{k\pi}{n+1}; \quad k = 1, \dots, n.$$

Таким образом,

$$\lambda_k = 4 - 2\cos\left(\frac{k\pi}{n+1}\right) \geq 2,$$

т.е. матрица  $G$  положительно определена.

Вследствие положительной определенности  $G$  существует такая матрица  $G^{-1/2}$ , что

$$G^{-1/2} \cdot G^{-1/2} = G^{-1}.$$

Следовательно,

$$R = F^T G^{-1} F = (F^T G^{-1/2}) \cdot (G^{-1/2} F) = (G^{-1/2} F)^T \cdot (G^{-1/2} F),$$

т.е.  $R$  – матрица Грама и ее собственные числа неотрицательны.

Если  $\mu$  – собственное число матрицы  $R$ , а  $\nu$  – собственное число матрицы  $6(1-p)R + pI$ , то  $\nu = 6(1-p)\mu + p$ . Поскольку  $\mu \geq 0$ , а  $0 \leq p \leq 1$ , то  $\nu > 0$ , т.е. матрица  $6(1-p)R + pI = 6(1-p)F^T G^{-1} F + pI$  положительно определена.

<sup>4</sup>Ланкастер П. Теория матриц. – М.: Наука, 1978.