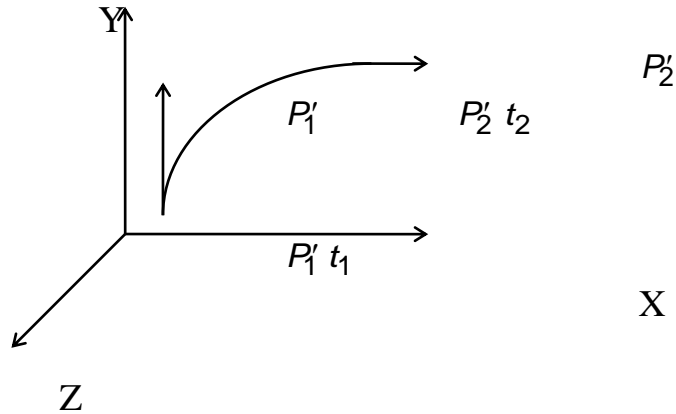


1.1.1. Кубічні сплайни

Взагалі, під сплайном розуміється кусковий поліном степені k з неперервним в місцях з'єднання похідними порядку $k - 1$. Таким чином, кубічний сплайн має зберігати неперервність похідних 1-го та 2-го порядків.



Рівняння параметричного кубічного сплайну, що з'єднує дві точки, $P_1(t_1), P_2(t_2)$ в термінах параметру t має вигляд

$$P(t) = \sum_{i=0}^3 B_i t^{i-1} \quad t_1 \leq t \leq t_2 \quad (3)$$

де $P(t) = [x(t), y(t), z(t)]$ — вектор положення довільної точки на сплайні. Коефіцієнти B_i які в свою чергу теж є вектори 1 на 3, визначаються з допомогою чотирьох спеціальних граничних умов для сплайнового сегмента. Таким чином в (3) 12 невідомих. В розгорнутому вигляді (3) записується як

$$P(t) = B_1 + B_2 t + B_3 t^2 + B_4 t^3 \quad (4)$$

Нехай нам відомо: координати точок P_1, P_2 та вектори дотичних в точках $P_1, P_2 - P_1', P_2'$. Нехай $t_1 = 0$ Ці відомі співвідношення математично можна записати

$$\begin{aligned} P(0) &= P_1 \\ P(t_0) &= P_2 \\ \left. \frac{dP}{dt} \right|_{t=0} &= P_1' \\ \left. \frac{dP}{dt} \right|_{t=t_2} &= P_2' \end{aligned} \quad (5)$$

З (4), (5) остаточно випливає:

$$\begin{aligned} P(0) &= B_1 = P_1 \\ \left. \frac{dP}{dt} \right|_{t=0} &= B_2 = P_1' \end{aligned} \quad (6)$$

$$P(t_2) = B_1 + B_2 t + B_3 t^2 + B_4 t^3$$

$$\left. \frac{dP}{dt} \right|_{t=t_2} = B_2 + 2B_3t_2 + 3B_4t_2^2 \quad (7)$$

Розв'язуючи (7) відносно B_3, B_4 з врахуванням (6), отримаємо

$$\begin{aligned} B_3 &= \frac{3(P_2 - P_1)}{t_2^2} - \frac{2P'_1}{t_2^2} - \frac{P'_2}{t_2^2} \\ B_4 &= \frac{2(P_1 - P_2)}{t_2^3} + \frac{P'_1}{t_2^2} + \frac{P'_2}{t_2^2} \end{aligned} \quad (8)$$

Підставляючи (6), (8) в (4) можемо отримати рівняння кубічного сплайнового сегмента

$$\begin{aligned} P(t) &= P_1 + P'_1 \cdot t + \left[\frac{3(P_2 - P_1)}{t_2^2} - \frac{2P'_1}{t_2^2} - \frac{P'_2}{t_2^2} \right] \cdot t^2 + \\ &+ \left[\frac{2(P_1 - P_2)}{t_2^3} + \frac{P'_1}{t_2^2} + \frac{P'_2}{t_2^2} \right] \cdot t^3 \end{aligned} \quad (9)$$

Узагальнимо (9), на випадок двох суміжних кубічних сегментів $P_k(t), P_{k+1}(t)$. Маємо

$$\left\{ \begin{aligned} P_k(t) &= P_k + P'_k \cdot t + \left[\frac{3(P_{k+1} - P_k)}{t_2^2} - \frac{2P'_k}{t_2^2} - \frac{P'_{k+1}}{t_2^2} \right] \cdot t^2 + \\ &+ \left[\frac{2(P_k - P_{k+1})}{t_2^3} + \frac{P'_k}{t_2^2} + \frac{P'_{k+1}}{t_2^2} \right] \cdot t^3 \\ P_{k+1}(t) &= P_{k+1} + P'_{k+1} \cdot t + \left[\frac{3(P_{k+2} - P_{k+1})}{t_2^2} - \frac{2P'_{k+1}}{t_2^2} - \frac{P'_{k+2}}{t_2^2} \right] \cdot t^2 + \\ &+ \left[\frac{2(P_{k+1} - P_{k+2})}{t_2^3} + \frac{P'_{k+1}}{t_2^2} + \frac{P'_{k+2}}{t_2^2} \right] \cdot t^3 \end{aligned} \right. \quad (10)$$

при умові, що на першому сегменті параметр знаходиться в межах $0 \leq t \leq t_2$, а другий $0 \leq t \leq t_3$. В формулі (10) є одна невизначена компонента, а саме P'_{k+1} . Для її визначення використовується умова неперервності другої похідної $P''(t)$ в місці з'єднання

З (4) маємо

$$P''(t) = 2B_3 + 6B_4 \cdot t \quad (11)$$

В кінці першого сплайнового сегмента, тобто при $t = t_2$ отримаємо

$$P''(t) = 6B_4 \cdot t_2 + 2B_3$$

а на початку другого ($t = 0$)

$$P'' = 2B_3$$

Враховуючи співвідношення (8) умови на обчислення P'_k (чи P'_2)

$$t_3P'_1 + 2(t_3 + t_2)P'_2 + t_2P'_3 = \frac{3}{t_2t_3} [t_2^2(P_3 - P_2) + t_3^2(P_2 - P_1)] \quad (12)$$

З врахуванням співвідношення (10) діють аналогічні вирази для відшукування сплайнів.

Отримані результати можуть бути узагальнені на випадок n точок для побудови $(n-1)$ сплайнів. При цьому для отримання невідомих похідних у внутрішніх точках використовуються умови неперервності других похідних в цих точках.

Співвідношення (12) при цьому перетворюється в систему рівнянь:

$$t_{k+2}P'_k + 2(t_{k+2} + t_{k+1})P'_{k+1} + t_{k+1}P'_{k+2} = \frac{3}{t_{k+1}t_{k+2}}[t_{k+1}^2(P_{k+2} - P_{k+1}) + t_{k+2}^2(P_{k+1} - P_k)] \quad (13)$$

В матричній формі співвідношення (13) можна представити

$$\begin{bmatrix} t_3 \cdot 2(t_2 + t_3) & t_2 & 0 & \dots \\ 0 & t_4 & 2(t_3 + t_4) & t_3 & \dots \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P'_1 \\ P'_2 \\ \vdots \\ P'_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{3}{t_2 t_3} [t_2^2(P_3 - P_2) + t_3^2(P_2 - P_1)] & \dots \\ \dots & \dots \\ \frac{3}{t_{n-1} t_n} [t_{n-1}^2(P_n - P_{n-1}) + t_n^2(P_{n-1} - P_{n-2})] \end{bmatrix} \quad (14)$$

Тепер метод інтерполяції сплайнами по точках має вигляд:

- розв'язати (14);
- згідно формул, що аналогічні (6), (8) записати коефіцієнти для кожного сплайну;
- побудувати інтерполяційні кубічні сплайни.

Слід відзначити, що неперервність других похідних у внутрішніх точках з'єднання не гарантує гладкості сплайна в сенсі мінімуму кривизни вздовж кривої. Для того щоб отримати мінімум кривизни і, відповідно, максимум гладкості необхідно мінімізувати коефіцієнти для кожного сегмента за рахунок вибору діапазону зміни параметрів. Одним з прийомів вибору значень t_{\max} на сегментах, який задовільняє попередньому критерію, є вибір t_{\max} рівним довжині хорд між слідуючими одна за другою точками.

Розглянемо рівняння (14) більш уважно. Для простоти запишемо його у матричному вигляді

$$M \cdot P = B \quad (15)$$

Зауважимо, що M — матриця прямокутна $(n-2) \times (n)$, P — стовпець $n \times 1$, B — стовпець $(n-2) \times 1$.

Для знаходження з (15) вектора невідомих P необхідно отримати квадратну матрицю. Це досягається шляхом використання спеціальних граничних умов, які фактично характеризують весь сплайн.

Ці умови можуть задаватися в різному вигляді і мають, як правило чіткий геометричний зміст. До цих умов належать:

- 1) закріплена гранична умова (формується, так званий, фіксований сплайн)

На початку, та в кінці сплайну задаються дотичні вектори P_1, P_n таким чином має місце

$$P'_1 = P_1$$

$$P'_n = P_n$$

В цьому випадку система (15) перетворюється в квадратну систему $n \times n$ з характеристиками:

$$M' = \begin{pmatrix} 1 & 0 & \dots & 0 \\ & M & & \\ 0 & 0 & \dots & 1 \end{pmatrix} \quad B' = \begin{pmatrix} P_1 \\ B \\ P_n \end{pmatrix}$$

M' — представляє собою тридіагональну матрицю, розв'язок якої можна отримати у вигляді рекурентних співвідношень.

2) слабкі граничні умови

$$\text{Умови типу } \frac{d^2 P}{dt^2} = 0$$

Розглянемо цю умову на початку сплайну ($k = 1, t = 0$).

Враховуючи співвідношення (11), (18) цю умову можна записати у вигляді

$$P'_1 + \frac{1}{2} P'_2 = \frac{3}{2} \frac{(P_2 - P_1)}{t_2} \quad (16)$$

На кінці останнього сегменту отримаємо:

$$2P'_{n-1} + 4P'_n = \frac{6}{t_n} (P_n - P_{n-1}) \quad (17)$$

Враховуючи (16), (17) система (15) набуде квадратний вигляд і характеристики:

$$M' = \begin{pmatrix} 1 & 0,5 & \dots & 0 & 4 \\ & M & & & \\ 0 & 0 & \dots & 2 & 4 \end{pmatrix}; \quad B' = \begin{pmatrix} \frac{3}{2} \frac{(P_2 - P_1)}{t_2} \\ B \\ \frac{6}{t_n} (P_n - P_{n-1}) \end{pmatrix}$$

Маємо справу з тридіагональною матрицею.

3) циклічні кінцеві умови

Такі умови задаються для опису замкнутої чи періодичної кривої. Ці умови характеризуються співвідношеннями

$$P'_1(0) = P'_n(t_n) \quad (18)$$

$$P''_1(0) = P''_n(t_n)$$

Таким чином нахил та кривизна на початку та в кінці кривої рівні.

З врахуванням (7), (8), (11) співвідношення (18) можна розгорнути у систему

$$\begin{cases} P'_1 - P'_{n-1} = 2 \left[\frac{3(P_n - P_{n-1})}{t_n^2} - \frac{2P'_{n-1}}{t_n} - \frac{P'_n}{t_n} \right] t_n + \\ + 3 \left[\frac{2(P_n - P_{n-1})}{t_n^3} + \frac{P'_{n-1}}{t_n^2} + \frac{P'_n}{t_n^2} \right] t_n \end{cases} \quad (19)$$

Система (19) фактично замикає систему (15). На практиці спочатку спрощується система (19), а потім (15) записується як система $((n-1) \times (n-1))$ з $(n-1)$ невідомим.

Домножимо 2-ге рівняння (19) на t_n віднімемо від першого і врахуємо, що $P'_1 = P'_n$. В результаті отримаємо

$$2\left(1 + \frac{t_n}{t_2}\right)P'_1 + P'_2 \frac{t_n}{t_2} + P'_{n-1} = 3(P_2 - P_1) \frac{t_n}{t_2^2} - 3(P_{n-1} - P_n) \frac{1}{t_n} \quad (20)$$

З врахуванням (20) з (15) отримаємо:

$$M' = \begin{bmatrix} 2\left(1 + \frac{t_n}{t_2}\right) & \frac{t_n}{t_2} & 0 & \dots & 1 \\ & M & & & \end{bmatrix}; \quad B' = \begin{bmatrix} 3(P_2 - P_1) \frac{t_n}{t_2^2} - \\ -3(P_{n-1} - P_n) \frac{1}{t_n} \\ B \end{bmatrix}$$

M' — профільна матриця.

4) у випадку побудови циклічного сплайну граничні умови мають вигляд:

$$\begin{aligned} P'_1(0) &= -P'_n(t_n) \\ P''_1(0) &= -P''_n(t_n) \end{aligned} \quad (21)$$

Рівняння, якого не вистачає, як не важко показати аналогічно (19), (20), має вигляд

$$2\left(1 + \frac{t_n}{t_2}\right)P'_1 + P'_2 \frac{t_n}{t_2} - P'_{n-1} = 3(P_2 - P_1) \frac{t_n}{t_2^2} + 3(P_{n-1} - P_n) \frac{1}{t_n} \quad (21)$$