

2.3. APROXIMAČNÉ SPLAJNY

2.3.1. ČIASTKOVÝ BEZIEROV SPLAJN

1. Zložené Bezierove kubiky

Opis krivky zložitého tvaru (s veľkým počtom riadiacich bodov) si vyžaduje Bezierovu krivku vysokého stupňa, čo je nevýhodné najmä z numerických dôvodov a navyše často jednoduchý Bezierov oblúk nespĺňa požiadavky “dobrej” aproximácie riadiaceho polygónu. Riešením môžu byť zložené Bezierove krivky, ktoré sú vytvorené zo segmentov jednoduchých Bezierových oblúkov, v našom prípade Bezierových kubík, pri splnení podmienok ich hladkého spojenia – “zošítia”.

Nech 0S je segment Bezierovej krivky 3° s riadiacimi bodmi ${}^0V_0, {}^0V_1, {}^0V_2, {}^0V_3$:

$${}^0S: {}^0\mathbf{b}(t) = \sum_{i=0}^3 B_{i,3}(t) {}^0V_i \quad t \in \langle 0,1 \rangle.$$

Úlohou je na túto krivku 0S hladko napojiť inú Bezierovu krivku 3°:

$${}^1S: {}^1\mathbf{b}(t) = \sum_{i=0}^3 B_{i,3}(t) {}^1V_i \quad t \in \langle 0,1 \rangle$$

ktorej riadiace body budú ${}^1V_0, {}^1V_1, {}^1V_2, {}^1V_3$. Tieto riadiace body ${}^1V_0, {}^1V_1, {}^1V_2, {}^1V_3$ vyčíslime a to na základe podmienok **geometrickej spojitosti**:

(1°) geometrická spojitosť 0. rádu **G⁰-spojitosť** (polohová spojitosť):

$${}^1\mathbf{b}(0) = {}^0\mathbf{b}(1) \Leftrightarrow {}^1V_0 = {}^0V_3$$

(2°) geometrická spojitosť 1. rádu **G¹-spojitosť** (dotyčnicová spojitosť):

$${}^1\mathbf{b}'(0) = \beta_1 {}^0\mathbf{b}'(1), \beta_1 > 0 \Leftrightarrow {}^1V_1 = {}^0V_3 + \beta_1 ({}^0V_3 - {}^0V_2)$$

Bod 1V_1 je bodom priamky ${}^0V_2{}^0V_3$.

(3°) geometrická spojitosť 2. rádu **G²-spojitosť** (krivosťová spojitosť):

$${}^1\mathbf{b}''(0) = \beta_1^2 {}^0\mathbf{b}''(1) + \beta_2 {}^0\mathbf{b}'(1) \Leftrightarrow$$

$${}^1V_2 = \beta_1^2 {}^0V_1 + (-2\beta_1 - 2\beta_1^2 - \frac{1}{2}\beta_2) {}^0V_2 + (1 + 2\beta_1 + \beta_1^2 + \frac{1}{2}\beta_2) {}^0V_3$$

Riadiaci bod 1V_2 je určený pomocou bodov ${}^0V_1, {}^0V_2, {}^0V_3$.

Teda pri zabezpečení geometrickej spojitosti 2. rádu zostáva nám voľba jedného riadiaceho bodu a to 1V_3 pre napájaný Bezierov segment ${}^1\mathbf{b}(t)$.

Je pravda, že možnosť voľby parametrov β_1, β_2 ponúka modelovať krivku najmä v okolí napojenia dvoch segmentov. Pri praktických aplikáciách sa siahá k “tvrdšej” požiadavke a takou je **parametrická spojitosť** t.j. $\beta_1 = 1, \beta_2 = 0$.

(1°°) parametrická spojitosť 0. rádu **C⁰-spojitosť** :

$${}^1\mathbf{b}(0) = {}^0\mathbf{b}(1) \Leftrightarrow {}^1V_0 = {}^0V_3$$

(2°°) parametrická spojitosť 1. rádu **C¹-spojitosť** :

$${}^1\mathbf{b}'(0) = {}^0\mathbf{b}'(1) \Leftrightarrow {}^1\mathbf{V}_1 = {}^0\mathbf{V}_3 + ({}^0\mathbf{V}_3 - {}^0\mathbf{V}_2) \Leftrightarrow {}^0\mathbf{V}_3 = \frac{1}{2}({}^1\mathbf{V}_1 + {}^0\mathbf{V}_2)$$

Bod ${}^0\mathbf{V}_3$ je stred úsečky ${}^0\mathbf{V}_2{}^1\mathbf{V}_1$.

(3°) parametrická spojitosť 2.rádu **C²-spojitosť** :

$${}^1\mathbf{b}''(0) = {}^0\mathbf{b}''(1) \Leftrightarrow {}^1\mathbf{V}_2 = {}^0\mathbf{V}_1 + 4({}^0\mathbf{V}_3 - {}^0\mathbf{V}_2)$$

Riadiaci bod ${}^1\mathbf{V}_2$ leží na priamke prechádzajúcej bodom ${}^0\mathbf{V}_1$ a rovnobežnej s priamkou ${}^0\mathbf{V}_2{}^0\mathbf{V}_3$.

2. Reprezentácia čiastkového Bezierovho splajnu

Teraz keď poznáme postup vyčísl'ovania vrcholov riadiacich polygónov pre Bezierove krivky 3°, môžeme prejsť k splajnom, ktoré budú vytvorené zo segmentov Bezierovych kubík.

Splajnová krivka $S=S(u)$ je spojité obraz systému intervalov definovaných postupnosťou $u_0 < u_1 < \dots < u_L$ do priestoru $E(E^2, E^3)$ taký, že každý z intervalov $\langle u_i, u_{i+1} \rangle$, $i=0,1,\dots,L-1$, sa zobrazí na Bezierovu krivku 3°.

Prvky postupnosti $\{u_i\}_{i=0}^L$ sú uzly a každej hodnote $u \in \langle u_0, u_L \rangle$ prislúcha bod $S(u)$ na splajne. Parameter u sa nazýva globálny parameter. Okrem globálneho parametra možno bod $S(u)$ opísať aj pomocou lokálneho parametra $t \in \langle 0,1 \rangle$ t.j. ku každému $u \in \langle u_i, u_{i+1} \rangle$ existuje $t \in \langle 0,1 \rangle$,

$$\text{ktorý získame } t = \frac{u - u_i}{u_{i+1} - u_i} = \frac{u - u_i}{\Delta_i}.$$

Ak pracujeme s celým splajnom, tak je výhodnejšie používať globálny parameter $u \in \langle u_0, u_L \rangle$.

Naopak, ak pracujeme len s niektorým jeho segmentom, tak je výhodnejšie pracovať s lokálnym parametrom. Budeme používať označenie $\mathbf{s}(u) = {}^i\mathbf{s}(t)$.

Lokálne súradnice sú výhodné pri deriváciách:

$$1. \text{ derivácia } \frac{d\mathbf{s}(u)}{du} = \frac{d^i\mathbf{s}(t)}{dt} \frac{dt}{du} = \frac{1}{\Delta_i} \frac{d^i\mathbf{s}(t)}{dt} = \frac{1}{\Delta_i} {}^i\mathbf{s}'(t)$$

$$2. \text{ derivácia } \frac{d^2\mathbf{s}(u)}{du^2} = \left(\frac{1}{\Delta_i}\right)^2 {}^i\mathbf{s}''(t)$$

Body $\mathbf{s}(u_{i+1}) = {}^i\mathbf{s}(1) = {}^{i+1}\mathbf{s}(0)$, $i=0,\dots,L-2$, sa nazývajú spojovacie body, krátko spoje na Bezierovom splajne.

Súhrn Bezierovych riadiacich polygónov všetkých segmentov sa nazýva čiastkový Bezierov polygón.

Teraz bude úlohou určiť – vypočítať vrcholy ríadiacich polygónov pre každý segment tak, aby v spojoch boli splnené požiadavky na spojitosť výslednej krivky – splajnu.

Nech sú dané dve Bezierove kubiky:

$${}^0S: {}^0\mathbf{b}(u) = {}^0\mathbf{b}(V_0 V_1 V_2 V_3), \quad u \in \langle u_0, u_1 \rangle$$

$${}^1S: {}^1\mathbf{b}(u) = {}^1\mathbf{b}(V_3 V_4 V_5 V_6), \quad u \in \langle u_1, u_2 \rangle, \quad u_0 < u_1 < u_2$$

C^0 –spojitosť:

krivka $\mathbf{s}(u) = {}^0S \cup {}^1S$, $u \in \langle u_0, u_2 \rangle$, je v bode $u = u_1$ C^0 -spojitá \Leftrightarrow

$${}^0\mathbf{s}(u)|_{u=u_1} = {}^1\mathbf{s}(u)|_{u=u_1} \Leftrightarrow {}^0\mathbf{s}(t)|_{t=1} = {}^1\mathbf{s}(t)|_{t=0} \Leftrightarrow V_3 = V_3$$

C^1 –spojitosť:

krivka $\mathbf{s}(u) = {}^0S \cup {}^1S$, $u \in \langle u_0, u_2 \rangle$, je v bode $u = u_1$ C^1 -spojitá \Leftrightarrow

$$\left. \frac{d^0\mathbf{s}(u)}{du} \right|_{u=u_1} = \left. \frac{d^1\mathbf{s}(u)}{du} \right|_{u=u_1} \Leftrightarrow \frac{1}{\Delta_0} {}^0\mathbf{s}'(t)|_{t=1} = \frac{1}{\Delta_1} {}^1\mathbf{s}'(t)|_{t=0} \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow \frac{1}{\Delta_0} 3(V_3 - V_2) = \frac{1}{\Delta_1} 3(V_4 - V_3) \Leftrightarrow V_3 = \frac{\Delta_1}{\Delta_0 + \Delta_1} V_2 + \frac{\Delta_0}{\Delta_0 + \Delta_1} V_4.$$

Túto vlastnosť môžeme interpretovať geometricky : ríadiace body $V_2 V_3 V_4$ musia byť kolineárne a musí platiť deliaci pomer: $ratio(V_2 V_3 V_4) = \frac{\Delta_0}{\Delta_1}$. (Ak $\Delta_0 = \Delta_1 = 1$, tak bod V_3 je stred úsečky $V_2 V_4$).

C^2 –spojitosť:

krivka $\mathbf{s}(u) = {}^0S \cup {}^1S$, $u \in \langle u_0, u_2 \rangle$, je v bode $u = u_1$ C^2 -spojitá (C^1 +spojitosť 2.derivácie)
spojitosť 2.derivácie

$$\left. \frac{d^{20}\mathbf{s}(u)}{du^2} \right|_{u=u_1} = \left. \frac{d^{21}\mathbf{s}(u)}{du^2} \right|_{u=u_1} \Leftrightarrow \left(\frac{1}{\Delta_0} \right)^{20} \mathbf{s}''(t)|_{t=1} = \left(\frac{1}{\Delta_1} \right)^{21} \mathbf{s}''(t)|_{t=0}$$

$$\Leftrightarrow \left(\frac{1}{\Delta_0} \right)^2 3 \cdot 2(V_3 - 2V_2 + V_1) = \left(\frac{1}{\Delta_1} \right)^2 3 \cdot 2(V_3 - 2V_4 + V_5)$$

Po algebraických úpravách dostaneme:

$$-\frac{\Delta_1}{\Delta_0} V_1 + \frac{\Delta_0 + \Delta_1}{\Delta_0} V_2 = \frac{\Delta_0 + \Delta_1}{\Delta_1} V_4 - \frac{\Delta_0}{\Delta_1} V_5 \quad (X)$$

Každá strana vyjadrenia (X) určuje bod. Pre ľavú stranu je to bod D_- a pravú stranu D_+ t.j.:

$$D_- = -\frac{\Delta_1}{\Delta_0} V_1 + \frac{\Delta_0 + \Delta_1}{\Delta_0} V_2 \quad \text{a} \quad D_+ = \frac{\Delta_0 + \Delta_1}{\Delta_1} V_4 - \frac{\Delta_0}{\Delta_1} V_5 \quad (XX)$$

Podmienka parametrickej spojitosti 2.rádu požaduje totožnosť bodov $D_- = D_+$, ktorý nazveme D a úpravou (XX) dostaneme

$$\mathbf{V}_2 = \frac{\Delta_1}{\Delta_0 + \Delta_1} \mathbf{V}_1 + \frac{\Delta_0}{\Delta_0 + \Delta_1} \mathbf{D} \text{ a } \mathbf{V}_4 = \frac{\Delta_1}{\Delta_0 + \Delta_1} \mathbf{D} + \frac{\Delta_0}{\Delta_0 + \Delta_1} \mathbf{V}_5.$$

Navyše platia deliace pomery: $ratio(\mathbf{V}_1 \mathbf{V}_2 \mathbf{D}) = ratio(\mathbf{D} \mathbf{V}_4 \mathbf{V}_5) = \frac{\Delta_0}{\Delta_1}$.

Teda krivka $\mathbf{s}(u) = {}^0S \cup {}^1S$ je v bode $u = u_1$ C^2 -spojitá \Leftrightarrow ak je

1. C^1 -spojitá $\Leftrightarrow \mathbf{V}_2 \mathbf{V}_3 \mathbf{V}_4$ sú kolineárne a $ratio(\mathbf{V}_2 \mathbf{V}_3 \mathbf{V}_4) = \frac{\Delta_0}{\Delta_1}$

2. existuje bod \mathbf{D} tak, že platí: $ratio(\mathbf{V}_1 \mathbf{V}_2 \mathbf{D}) = ratio(\mathbf{D} \mathbf{V}_4 \mathbf{V}_5) = \frac{\Delta_0}{\Delta_1}$.

3. Vyčísľovacie algoritmy

- Najskôr k zadanej postupnosti bodov určíme riadiace body pre Bezierove segmenty podľa požiadaviek na rád spojitosti, ktoré označíme $\mathbf{V}_0, \dots, \mathbf{V}_n$.
- Následne každý segment Bezierovej kubiky určený štvoricou riadiacich bodov je vyčíslený Casteljau algoritmom (podrobnejšie spracované vo Farinovi).

2.3.2. BETA-SPLAJNOVÉ KRIVKY, G²-SPLAJN

Autor: Brian **BARSKY**: Computer Graphics and Geometric Modeling Using Beta-splines (1988)

1. Reprezentácia Beta-splajnovej krivky

Nech je zadaná postupnosť riadiacich V_0, \dots, V_n bodov v priestore $E (E^2, E^3)$.

β -splajnová krivka je po častiach polynomická krivka 3^o vytvorená zo segmentov :

$${}^i \mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t) = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t) \mathbf{V}_{i+j}, \quad t \in \langle 0, 1 \rangle,$$

kde zmiešavacie funkcie $Q_j(\beta_1, \beta_2, t), j = 0, 1, 2, 3$ sú určené tak, aby v spoji dvoch segmentov bola splnená geometrická spojitosť 2. rádu.

Označme dva susedné segmenty:

$${}^i \mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t) = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t) \mathbf{V}_{i+j} \quad \text{a} \quad {}^{i+1} \mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t) = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t) \mathbf{V}_{i+j+1}.$$

Každá zmiešavacia funkcia $Q_j(\beta_1, \beta_2, t), j = 0, 1, 2, 3$ je funkciou β_1, β_2 a parametra t :

$$Q_j(\beta_1, \beta_2, t) = c_{0j}(\beta_1, \beta_2) + c_{1j}(\beta_1, \beta_2)t + c_{2j}(\beta_1, \beta_2)t^2 + c_{3j}(\beta_1, \beta_2)t^3, \quad t \in \langle 0, 1 \rangle, \quad j = 0, 1, 2, 3,$$

a koeficienty $c_{gj}(\beta_1, \beta_2), g = 0, 1, 2, 3, j = 0, 1, 2, 3$, určíme z podmienok geometrickej spojitosti:

- polohová spojitosť **G⁰-spojitosť**:

$${}^{i+1} \mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 0) = {}^i \mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 1)$$

$$\sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, 0) \mathbf{V}_{i+j+1} = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, 1) \mathbf{V}_{i+j}$$

- dotyčnicová spojitosť **G¹-spojitosť**:

$${}^{i+1} \mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 0) = \beta_1 {}^i \mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 1), \quad \beta_1 > 0$$

$$\sum_{j=0}^3 Q_j'(\beta_1, \beta_2, 0) \mathbf{V}_{i+j+1} = \beta_1 \sum_{j=0}^3 Q_j'(\beta_1, \beta_2, 1) \mathbf{V}_{i+j}, \quad \beta_1 > 0$$

- krivosťová spojitosť **G²-spojitosť**:

$${}^{i+1} \mathbf{q}''(\beta_1, \beta_2, 0) = \beta_1^2 {}^i \mathbf{q}''(\beta_1, \beta_2, 1) + \beta_2 {}^i \mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 1)$$

$$\sum_{j=0}^3 Q_j''(\beta_1, \beta_2, 0) \mathbf{V}_{i+j+1} = \beta_1^2 \sum_{j=0}^3 Q_j''(\beta_1, \beta_2, 1) \mathbf{V}_{i+j} + \beta_2 \sum_{j=0}^3 Q_j'(\beta_1, \beta_2, 1) \mathbf{V}_{i+j}.$$

Tieto tri podmienky zabezpečia 15 rovníc a doplnením požiadavky:

- rozklad jednotky:

$$\sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t) = 1$$

získame 16 rovníc pre 16 neznámych $c_{gj}(\beta_1, \beta_2), g = 0, 1, 2, 3, j = 0, 1, 2, 3$. Riešením sústavy rovníc sú koeficienty $c_{gj}(\beta_1, \beta_2), g = 0, 1, 2, 3, j = 0, 1, 2, 3$ a funkcie $Q_j(\beta_1, \beta_2, t), j = 0, 1, 2, 3$ môžeme zapísať:

$$Q_0(\beta_1, \beta_2, t) = \frac{1}{\delta} (2\beta_1^3 - 6\beta_1^3 t + 6\beta_1^3 t^2 - 2\beta_1^3 t^3)$$

$$Q_1(\beta_1, \beta_2, t) = \frac{1}{\delta} [(4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2) + (6\beta_1^3 - 6\beta_1)t - 3(2\beta_1^3 + 2\beta_1^2 + \beta_2)t^2 + 2(\beta_1^3 + \beta_1^2 + \beta_1 + \beta_2)t^3]$$

$$Q_2(\beta_1, \beta_2, t) = \frac{1}{\delta} [2 + 6\beta_1 t + 3(2\beta_1^2 + \beta_2)t^2 - 2(\beta_1^2 + \beta_1 + \beta_2 + 1)t^3]$$

$$Q_3(\beta_1, \beta_2, t) = \frac{1}{\delta} 2t^3, \text{ kde } \delta = 2\beta_1^3 + 4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2 + 2 \neq 0$$

Teda i -ty segment je opísaný pomocou zmiešavacích funkcií $Q_j(\beta_1, \beta_2, t), j = 0, 1, 2, 3$ a riadiacich bodov $V_i, V_{i+1}, V_{i+2}, V_{i+3}$:

$${}^i q(\beta_1, \beta_2, t) = Q_0(\beta_1, \beta_2, t)V_i + Q_1(\beta_1, \beta_2, t)V_{i+1} + Q_2(\beta_1, \beta_2, t)V_{i+2} + Q_3(\beta_1, \beta_2, t)V_{i+3}.$$

K maticovému vyjadreniu β -splajnového segmentu použijeme zápis zmiešavacích funkcií pomocou monomiálnej bázy:

$${}^i q(t) = \begin{bmatrix} 1 & t & t^2 & t^3 \end{bmatrix} \cdot \frac{1}{\delta} \begin{bmatrix} 2\beta_1^3 & 4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2 & 2 & 0 \\ -6\beta_1^3 & 6\beta_1(\beta_1^2 - 1) & 6\beta_1 & 0 \\ 6\beta_1^3 & -3(2\beta_1^3 + 2\beta_1^2 + \beta_2) & 3(2\beta_1^2 + \beta_2) & 0 \\ -2\beta_1^3 & 2(\beta_1^3 + \beta_1^2 + \beta_1 + \beta_2) & -2(\beta_1^2 + \beta_1 + \beta_2 + 1) & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_i \\ V_{i+1} \\ V_{i+2} \\ V_{i+3} \end{bmatrix} =$$

$$= T \cdot M_\beta \cdot G_\beta$$

kde matica M_β je maticou koeficientov β -splajnového segmentu a geometrická matica G_β má vstupnú dátovú štvoricu $V_i, V_{i+1}, V_{i+2}, V_{i+3}$.

Vlastnosti segmentu β -splajnovej krivky:

- **Krajné body segmentu** ${}^i q(\beta_1, \beta_2, t) = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t)V_{i+j}$:

$$\text{začiatok} : {}^i q(\beta_1, \beta_2, 0) = \frac{1}{\delta} [2\beta_1^3 V_i + (4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2)V_{i+1} + 2V_{i+2}]$$

$$\text{koniec} : {}^i q(\beta_1, \beta_2, 1) = \frac{1}{\delta} [2\beta_1^3 V_{i+1} + (4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2)V_{i+2} + 2V_{i+3}]$$

Pre $\beta_1 > 0, \beta_2 \geq 0$ sú to vnútorné body trojuholníka V_i, V_{i+1}, V_{i+2} a $V_{i+1}, V_{i+2}, V_{i+3}$, umiestnenie závisí na hodnotách parametrov β_1, β_2 .

- **Konvexný obal**: každá zo zmiešavacích funkcií $Q_j(\beta_1, \beta_2, t), j = 0, 1, 2, 3$ pre $t \in (0, 1)$ a $\beta_1 > 0, \beta_2 \geq 0$ nadobúda nezáporné hodnoty a zmiešavacie funkcie tvoria rozklad jednotky, teda bod segmentu je konvexnou kombináciou riadiacich bodov a segment leží v ich konvexnom obale.

Ukončenie β -splajnovej krivky

Pre riadiaci polygón V_0, \dots, V_n je β -splajnová krivka vytvorená z $n-2$ segmentov:

$${}^0 q(\beta_1, \beta_2, t), \dots, {}^{n-3} q(\beta_1, \beta_2, t)$$

$$\text{so začiatkom v bode: } {}^0 q(\beta_1, \beta_2, 0) = \frac{1}{\delta} [2\beta_1^3 V_0 + (4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2)V_1 + 2V_2]$$

$$\text{a posledným bodom } {}^{n-3} q(\beta_1, \beta_2, 1) = \frac{1}{\delta} [2\beta_1^3 V_{n-2} + (4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2)V_{n-1} + 2V_n].$$

Iné ukončenie krivky sa získa pomocou násobných alebo fantómových bodov.

Technika násobných bodov:

- **dvojnásobné body:** pridaný segment ${}^{-1}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t)$ má riadiace body $\mathbf{V}_{-1} = \mathbf{V}_0, \mathbf{V}_0, \mathbf{V}_1, \mathbf{V}_2$ a segment ${}^{n-2}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t)$ je určený bodmi $\mathbf{V}_{n-2}, \mathbf{V}_{n-1}, \mathbf{V}_n, \mathbf{V}_n = \mathbf{V}_{n+1}$ a β -splajnová krivka začína v bode ${}^{-1}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 0) = \mathbf{V}_0 + \frac{2}{\delta}(\mathbf{V}_1 - \mathbf{V}_0)$ a končí v bode ${}^{n-2}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 1) = \mathbf{V}_n + \frac{2\beta_1^3}{\delta}(\mathbf{V}_{n-1} - \mathbf{V}_n)$.
- **trojnásobné body:** pridaný segment ${}^{-2}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t)$ má riadiace body $\mathbf{V}_{-2} = \mathbf{V}_{-1} = \mathbf{V}_0, \mathbf{V}_1$, a segment ${}^{n-1}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, t)$ je určený bodmi $\mathbf{V}_{n-1}, \mathbf{V}_n = \mathbf{V}_{n+1} = \mathbf{V}_{n+2}$, v tomto prípade β -splajnová krivka začína v bode ${}^{-2}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 0) = \mathbf{V}_0$ a končí v bode ${}^{n-1}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 1) = \mathbf{V}_n$.

Technika fantómových bodov: využíva doplnenie riadiaceho bodu \mathbf{V}_{-1} na začiatku a bodu \mathbf{V}_{n+1} na konci postupnosti riadiacich bodov. Výber okrajových podmienok ovplyvní tvar krivky na prvých a posledných segmentoch.

1. **fixovaný (clamped)** na výber krajných bodov
2. **fixovaný (clamped)** špecifikácia vektora 1.derivácie
3. **prirodzený splajn**

2. Modelovanie β -splajnových kriviek: geometrický význam tvarovacích parametrov (globálne parametre)

β_1 -bias, predpätie

Zo vzťahu ${}^{i+1}\mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 0) = \beta_1 {}^i\mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 1)$ vyplýva, že $\beta_1 = \frac{|{}^{i+1}\mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 0)|}{|{}^i\mathbf{q}'(\beta_1, \beta_2, 1)|}$ t.j. β_1 je pomer

veľkosti vektorov 1.derivácie susedných segmentov krivky v ich spoji.

- Ak hodnoty $\beta_1 > 1$, tak $(i+1)$ -vý segment krivky sa priťahuje bližšie k spoločnej dotýčnici ako segment i -ty.
- Pre hodnoty $0 < \beta_1 < 1$ je to obrátene.
- Ak $\beta_1 = 1$, tak je odklon od dotýčnice v okolí spoja rovnaký.

β_2 -tension, napätie

Označme spoje krivky \mathbf{S}_i t.j. položíme ${}^{i+1}\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 0) = \mathbf{S}_i = {}^i\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 1)$

a teda ${}^i\mathbf{q}(\beta_1, \beta_2, 1) = \frac{1}{\delta} [2\beta_1^3 \mathbf{V}_{i+1} + (4\beta_1^2 + 4\beta_1 + \beta_2) \mathbf{V}_{i+2} + 2\mathbf{V}_{i+3}] = \mathbf{S}_i$.

Predpokladajme, že parameter β_1 je konštanta napr. $\beta_1 = 1$ a definujme nasledovné parametre: $k := \delta - \beta_2 = 2\beta_1^3 + 4\beta_1^2 + 4\beta_1 + 2$ a $\mathbf{K}_i := 2\beta_1^3 \mathbf{V}_{i+1} + (4\beta_1^2 + 4\beta_1) \mathbf{V}_{i+2} + 2\mathbf{V}_{i+3}$.

Potom pre spoj \mathbf{S}_i platí: $\mathbf{S}_i = \frac{1}{k + \beta_2} [\mathbf{K}_i + \beta_2 \mathbf{V}_{i+2}]$.

Určíme vektor $\mathbf{V}_{i+2} \mathbf{S}_i$ t.j. $\mathbf{S}_i - \mathbf{V}_{i+2} = \frac{1}{k + \beta_2} [\mathbf{K}_i + k \mathbf{V}_{i+2}]$.

Z tejto rovnosti vyplývajú nasledovné závery:

- Ak $\beta_2 > 0$, tak $(1/(k + \beta_2)) \rightarrow 0$ a spoj \mathbf{S}_i sa približuje k „svojmu“ riadiacemu vrcholu \mathbf{V}_{i+2}

- Ak $\beta_2 < 0$, tak získame podobný efekt ako pre $\beta_2 > 0$, avšak niektoré zmiešavacie funkcie môžu byť záporné a segment nepadne do konvexného obalu radiacích bodov a môže mať i sľučku.
- Ak $\beta_2 \rightarrow -k$, tak $(1/|k+\beta_2|) \rightarrow \infty$ a bod S_i sa odtláča od radiaceho bodu V_{i+2} .

Všimnime si, že vektor $S_i - V_{i+2}$ „v podstate“ nezávisí na parametri β_2 , okrem menovateľa $k+\beta_2$. To znamená, že vektor $S_i - V_{i+2}$ má smer nezávislý od β_2 . Znamená to, že ak modifikujeme β_2 , tak sa mení iba vzdialenosť medzi bodmi ním určeného vektora. Teda úprava hodnoty β_2 v spoji má za následok priťahovanie/odtláčanie tohto spoja od príslušného radiaceho bodu po spojnicu $V_{i+2} S_i$. Teda parameter β_2 obstaráva mechanizmus modelovania napnutia β -splajnu. Väčšia hodnota β_2 určuje priliehavú – napnutú krivku s minimálnym počtom inflexných bodov.

3. Vyčísl'ovanie β -splajnových kriviek

Pri vyčísl'ovaní β -splajnových segmentov $^i q(\beta_1, \beta_2, t) = \sum_{j=0}^3 Q_j(\beta_1, \beta_2, t) V_{i+j}$, $t \in \langle 0, 1 \rangle$ sa využíva ich prepis na Bezierov kubiky, presnejšie na G^2 -spojité zložené Bezierove kubiky – tzv. The Farin-Boehm construction.

Predpokladajme, že máme daný radiaci polygón určený β -splajnovými radiacimi bodmi V_0, \dots, V_n a dve skupiny tvarovacích parametrov $\beta \bar{1} = \{\beta_{1_0}, \beta_{1_1}, \dots, \beta_{1_n}\}$ a $\beta \bar{2} = \{\beta_{2_0}, \beta_{2_1}, \dots, \beta_{2_n}\}$. Teda neberieme hodnoty β_1 , β_2 globálne, ale lokálne pre každý segment.

Z týchto dvoch skupín parametrov skonštruujeme postupnosť

$$\gamma_i = \frac{2(1 + \beta_{1_i})}{\beta_{2_i} + 2\beta_{1_i}(1 + \beta_{1_i})}$$

pre $i = 0, 1, \dots, n$ a z týchto dát vytvoríme dve skupiny Bezierových radiacích bodov, ktoré opíšeme graficky aj matematicky:

- a) na každej strane $V_i V_{i+1}$, $i = 0, 1, \dots, n-1$, priradíme dva tzv. vnútorné Bezierove body W_{i1} , W_{i2} (pričom W_{01} , $W_{n-1,2}$ nebudú nás zaujímať), pre ktoré platí:

$$\text{ratio}(V_i W_{i1} V_{i+1}) = \frac{W_{i1} - V_i}{V_{i+1} - W_{i1}} = \frac{\gamma_i}{1 + \beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1}} \quad \text{a} \quad \text{ratio}(V_i W_{i2} V_{i+1}) = \frac{W_{i2} - V_i}{V_{i+1} - W_{i2}} = \frac{1 + \gamma_i}{\beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1}}$$

Teda môžeme ich vyjadriť:

$$W_{i1} = \frac{(1 + \beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1}) V_i + \gamma_i V_{i+1}}{1 + \beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1} + \gamma_i} \quad \text{a} \quad W_{i2} = \frac{\beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1} V_i + (1 + \gamma_i) V_{i+1}}{1 + \beta_{1_i}^2 \gamma_{i+1} + \gamma_i}, \quad i = 0, 1, \dots, n-1.$$

- b) na každej strane $W_{i2} W_{i+1,1}$, $i = 1, \dots, n-2$, skonštruujeme jeden spojovací Bezierov bod $W_{i3} = W_{i+1,0}$ takto:

$$\text{ratio}(\mathbf{W}_{i2}, \mathbf{W}_{i3}, \mathbf{W}_{i+1,1}) = \frac{\mathbf{W}_{i3} - \mathbf{W}_{i2}}{\mathbf{W}_{i+1,1} - \mathbf{W}_{i3}} = \frac{1}{\beta_{i+1}} \Leftrightarrow \beta_{i+1}(\mathbf{W}_{i3} - \mathbf{W}_{i2}) = (\mathbf{W}_{i+1,1} - \mathbf{W}_{i3})$$

Z toho vyplýva

$$\mathbf{W}_{i3} = \mathbf{W}_{i+1,0} = \frac{1}{1 + \beta_{i+1}}(\mathbf{W}_{i+1,1} + \beta_{i+1} \mathbf{W}_{i2}), \quad i = 1, \dots, n-2.$$

Spojovacie Bezierove body $\mathbf{W}_{i3} = \mathbf{W}_{i+1,0}$ spolu s vnútornými bodmi \mathbf{W}_{i1} , \mathbf{W}_{i2} určia $n-2$ Bezierových kriviek $\mathbf{b}(t)$ určených dátovými štvoricami $[\mathbf{W}_{i0}, \mathbf{W}_{i1}, \mathbf{W}_{i2}, \mathbf{W}_{i3}]$, $i = 0, 1, \dots, n-2$, ktoré sú navzájom pospájané spojovacími riadiacimi bodmi \mathbf{W}_{i0} , \mathbf{W}_{i3} do C^0 spojitej splajnovej krivky. Ale vieme dokázať, že splajnová krivka je G^2 -spojitá a jej segmenty – Bezierove kubiky s riadiacimi bodmi $[\mathbf{W}_{i0}, \mathbf{W}_{i1}, \mathbf{W}_{i2}, \mathbf{W}_{i3}]$ vyčíslime Casteljau algoritmom.

Parametre β_{1i} , β_{2i} sú priradené spojom krivky (body $\mathbf{W}_{i3} = \mathbf{W}_{i+1,0}$) a lokálne ovplyvňujú tvar krivky v okolí spoja (medzi spoje zaradujeme aj začiatočný a koncový bod riadiaceho polygónu).

Špeciálny prípad lokálnych β -splajnových kriviek sú globálne β -splajnové krivky. Tie dostaneme ak položíme $\beta_{1i} = \beta_1$ a $\beta_{2i} = \beta_2$, pre všetky $i = 0, 1, \dots, n$, a to sú β -splajnové krivky, ktorých vytvorenie a modelovanie sme už opísali.