

Posudek oponenta bakalářské práce

Jakub Vašta

Nástroj pro editaci hladkých ploch ve virtuální realitě

Předložená bakalářská práce se zabývá návrhem a implementací editoru vybraných hladkých ploch v prostředí virtuální reality s ohledem na málo zkušené uživatele.

Práce je členěna do 11 kapitol. Po stručném úvodu, specifikacích požadavků na výsledný program a krátkém seznámení s pojmem „Virtuální realita“, následuje kapitola věnovaná obecným vlastnostem parametrických ploch. Bakalant zde velmi stručně popisuje základní pojmy a požadavky na parametrické plochy. V 5. kapitole jsou porovnány vlastnosti některých uvažovaných ploch, možnosti jejich napojování a výhody/nevýhody jejich použití. 6. kapitola se věnuje modelování základních tvarů (především kuželoseček) pomocí ploch popsaných v kapitole 5. V závěru kapitoly je nepříliš zřejmě odůvodněno, které plochy byly nakonec vybrány pro vlastní implementaci v editoru. Domnívám se tak proto, že od této kapitoly dále jsou již uvažovány pouze Bezierovy a Coonsovy pláty. Kapitola 7 popisuje způsoby rozdělení vybraných typů plátů. Jedním z požadovaných nástrojů editoru byla i možnost manipulace s koncovým řídícím bodem a úprava tečné roviny. Této problematice se ve stručnosti věnuje kapitola 8, potřebné výpočty jsou pak uvedeny v příloze práce. Nejrozsáhlejší kapitolou práce je kapitola 9, věnovaná návrhu programu. V této kapitole se bakalant snažil postihnout všechny oblasti návrhu aplikace – od výběru technologie a zvolených plátů, přes uživatelské rozhraní, až po detaily týkající se vlastní implementace. Kapitola však díky tomuto širokému záběru trochu postrádá logickou návaznost a na mnoha místech je velmi strohá. Chybí mi například diskuze na téma uživatelského rozhraní a následný výběr vhodných metod. Kapitola 10 se věnuje návrhu testů použitelnosti a jejich vyhodnocení. Samotné testy a následné otázky jsou připravené vcelku rozumně, až na skutečnost, že testerům byla nejprve práce s programem vysvětlena. To samozřejmě ovlivní výsledky testů a budou se patrně lišit od výsledků testů uživatelů bez tohoto úvodu. V závěrečné kapitole pak bakalant shrnuje dosažené výsledky a navrhuje možné směry vylepšení.

V textu se vyskytují některé drobné nepřesnosti, které však nemají na práci zásadní dopad. Např.

- Str. 9 „K vytvoření VR se používají dva displeje, pro každé oko jeden...“ Způsoby prezentace virtuální reality mohou být i jiné než za použití Head-Mounted Display
- Str 15. „Pláty Q1 a Q2 jsou C1 spojitě navázány ve směru u, pokud je jejich společná hrana G1 spojita a...“ Jedná se patrně o chybu při přepisu ze zdroje
- Str. 36 „Všechny tyto formáty umožňují uložit trojúhelníkovou síť jako seznam vrcholů a trojúhelníků.“ To však neplatí pro uvedený formát STL

Za velmi zásadní považuji množství doslově zkopiovaného textu o parametrických plochách z použitých zdrojů, viz přiložené dokumenty. Protože se však jedná o obecně známá fakta, nejedná se o hlavní směr práce a u všech takto zkopiovaných bloků se vyskytuje odkaz na zdroj, nemyslím si, že by práce kvůli této skutečnosti neměla být doporučena k obhajobě.

V použité literatuře mi také chybí více prací o virtuální realitě a uživatelském prostředí.

Dodaný editor funguje vcelku rozumně. Protože v práci není detailně popsáno, jak se program ovládá, ocitl jsem se v roli testera, který neměl vstupní informace od instruktora. Uživatelské rozhraní působí většinou vcelku intuitivně. Na druhou stranu, v editoru je několik ne zcela logických prvků a ani přečtení nápovědy na tabuli nepomohlo. Tyto nedostatky by patrně byly odhaleny, pokud by navržené testy nezahrnovaly onu vstupní instruktáž. V návrhu rozhraní

mi také vadí způsob ovládání, kdy se mi nezřídka stalo, že jsem místo výběru nástroje omylem přepnul na nástroj jiný. V editoru celkově chybí lepší odezvy na uživatelské akce – např. zapojení haptické odezvy by bylo velmi vhodné. Jedna z připomínek testerů zmíněná textu práce je, že za jednu z důležitých funkcí by uživatelé považovali manipulaci s celou skupinou spojených plátů. Nezbývá než s tímto návrhem souhlasit a je škoda, že se tato funkctionalita do výsledné aplikace nedostala. Jako problematické vidím naopak přidání funkce zvětšování plátů, alespoň v té podobě, ve které je v aplikaci. Namísto zvětšování plátu pomocí posouvání řídících bodů dochází ke změně měřítka celého modelu, což vede mj. i k deformaci řídících bodů.

Během testování se program choval celkem stabilně, několikrát jsem se ale dostal do stavu, kdy nešlo uchopit žádné řídící body. Při testování se mi nepodařilo rozbalit sdílení pracovního prostoru na více počítačích. Vzhledem k nastavení firewallů a struktuře sítě to však nemusí být nutně chyba bakalanta, přesto bych rád, aby se při obhajobě k tomuto bodu vyjádřil a zprostředkoval komisi nějaké postřehy z práce v síťovém prostředí (zpoždění, předávání autorit). Narazil jsem také na problém nefunkčního osvětlení plátů. Vypadá to, že se osvětlení nepočítá na základě skutečné geometrie plátu, ale výchozí geometrie (roviny).

Dodané zdrojové kódy postrádají takřka úplně dokumentaci. Samotný objektový návrh vypadá vcelku zdařile a zřejmě by neměl být problém rozšířit případně program o další typy ploch.

I přes zásadní výhrady ke způsobu používání informačních zdrojů a výhrady k implementovanému řešení, práci doporučuji k obhajobě a hodnotím klasifikačním stupněm

„dobře“



V Plzni 16. května 2018

Ing. Petr Vanček, Ph.D.
(ponent BP)

Doplňující otázky:

1. Jaké možnosti uživatelského rozhraní bakalant zvažoval a proč vybral právě tyto?
2. Z textu práce mi není zcela zřejmé, jak se například řeší situace, kdy jeden uživatel pohybuje řídícím bodem jednoho plátu a druhý uživatel bodem, který zajišťuje hladké napojení druhého plátu. Předává se v takovém případě autorita na všechny vázané body?

Přílohy

Součástí posudku je 11 stránková příloha obsahující vyznačené doslovné shody mezi bakalářskou prací a některými citovanými zdroji.

4 Vlastnosti parametrických ploch

Jelikož navrhovaný modelovací program ponáší parametrické plochy, tak se v této sekci budeme zabývat pojmy a vlastnostmi, které jsou pro všechny parametrické plochy shodné.

Bodovou rovnici parametrické plochy $Q(u, v)$ dvou parametrů u a v budeme rozumět funkci

$$Q(u, v) = [x(u, v), y(u, v), z(u, v)],$$

kde $x(u, v), y(u, v)$ a $z(u, v)$ jsou funkce dvou parametrů $u, v \in (0, 1)$. Bod Q o souřadnicích $[x, y, z]$ v trojrozměrném kartézském prostoru má souřadnice $[u, v]$ v prostoru parametrickém. Funkce $x(u, v), y(u, v)$ a $z(u, v)$ jsou obvykle polynomické, s ohledem na výhodnou vlastností při modelování nazavazování [1].

Plochy jsou zadávány řídícími body, kterým může být přiřazena určitá váha (racionální), a házorymi funkemi. Bázové funkce jsou nejčastěji polynomy, pro jejich dobré vlastnosti (např. jako je jejich snadné výpočtem a diferencovatelnost). Nejčastěji se používají, díky jejich vhodným vlastnostem, polynomy třetího stupně [1].

Parametrické plochy jsou často zadávány v maticové formě, jak demonstreuje následující rovnice.

$$Q(u, v) = \vec{u}^T M_f^T P M_f \vec{r}, \quad (4.1)$$

kde M_f je matice formy, P je matice řídicích bodů, $\vec{u} = (u^3, u^2, u, 1)$ a obdobně $\vec{v} = (v^3, v^2, v, 1)$.

Tečný vektor $\vec{q}_u(u, v)$ ve směru parametru u k ploše $Q(u, v)$ a tečný vektor $\vec{q}_v(u, v)$ ve směru parametru v jsou určeny vztahy [1]:

$$\vec{q}_u(u, v) = \frac{\partial Q(u, v)}{\partial u}$$

$$\vec{q}_v(u, v) = \frac{\partial Q(u, v)}{\partial v}$$

Normálna \vec{n} k ploše v bodě Q se vypočte dle následujícího vzorce [1]:

$$\vec{n} = \frac{\vec{q}_u \times \vec{q}_v}{|\vec{q}_u \times \vec{q}_v|}$$

Hlavní křivka plochy ve směru parametru u je každá křivka určená rovnicí $Q(u, k)$ pevného parametru $v = k$ a proměnnému parametru u (analogicky hlavní křivka plochy ve směru v) [1].

Rohy plochy jsou body $Q(0, 0), Q(0, 1), Q(1, 0)$ a $Q(1, 1)$. Strany plochy $Q(u, v)$ jsou hlavní křivky ve směru u pro hodnoty $v = 0$ a $v = 1$ a ve směru v pro hodnoty $u = 0$ a $u = 1$. Všechny strany plochy dohromady tvoří její okraj [1].

[Zára, s. 200, 201]

Skládání Plochy stejného typu se dají skládat do větších částí (částím, ze kterých je skládání, říkáme pláty a samotnemu procesu plátování). Inverzní operaci, kterou můžeme provádět, je dělení plochy na více plátrů [1].

4.1 Spojitost

- Dva pláty mají napojení C^0 , mají-li společnou stranu, která je křivkou třídy alespoň C^0 [1][2].

- Dva pláty mají spojité napojení C^1 , mají-li společnou stranu (C^0 napojení) a jsou-li shodné průčné parcialelní derivace ve všech bodech společné strany prvního i druhého plátru [1][2].

- Dva pláty mají spojité napojení C^1 , mají-li společnou stranu (C^0 napojení) a jsou-li průčné parcialelní derivace ve všech bodech společné strany prvního i druhého plátru [1][2]. Toto napojení je méně omezení než-li C^1 napojení.

4.2 Často požadované vlastnosti

- Invariance k lineárním transformacím, která zaručuje, že transformace sítě řídicích bodů a následné generování plochy má stejný výsledek, jako transformace každého bodu z vygenerované plochy [1].
- Vlastnost konvexní obálky (plocha leží v konvexní obálce tvorené jejimi řídicími body)[1].

- Lokalita změn – změnu polohy (**u** racionálních ploch i výhy) řídíceho bodu se mění jen části plochy, **nikoliv** plocha celá [1].
- Plocha může procházet krajními body sítě řídících bodů [1].

[Zára, s. 203]

5 Uvažované parametrické plochy

Nyní budou představeny specifické parametrické plochy. Následující výčet parametrických ploch není kompletní, ve smyslu že neobsahuje všechny známé parametrické plochy. Plochy budou představeny obecně, ale v modelovacím nastroji budou použity kubické plochy (třetího stupně).

5.1 Bézierova plocha

Bézierovu plochu definujeme předpisem

$$Q(u, v) = B_m(u)PB_n^T(v), u \in \langle 0, 1 \rangle, v \in \langle 0, 1 \rangle, \quad (5.1)$$

kde

$$B_k(s) = [B_0^k(s), B_1^k(s), \dots, B_k^k(s)],$$

B_k je vektorová funkce, která parametru s přiřazuje vektor, jehož složkami jsou hodnoty jednotlivých Bernsteinovych polynomů (11.1) stupně k , a P je matice řídících bodů. V explicitním tvaru je rovnici Bézierovy plochy možné napsat ve tvaru

$$Q(u, v) = \sum_{i=0}^m \sum_{j=0}^n P_{i,j} B_i^m(u) B_j^n(v) \quad (5.2)$$

Bézierova plocha prochází rohovými body sítě a okrajové krivky plochy jsou Bézierovými krivkami pro okraj sítě [1][2].

5.1.1 Napojování plátů

Mějme dva Bézierovy plány $Q^{(1)}(u, v)$ a $Q^{(2)}(u, v)$. První z nich je určen sítí řídících bodů $P_{i,j}^{(1)}$, $i = 0, \dots, s, j = 0, \dots, t$, $i = 0, \dots, t, j = 0, \dots, m$. Počet bodů ve směru \vec{u} je stejný pro oba plány a je roven alespoň tří.

Plány $Q^{(1)}$ a $Q^{(2)}$ jsou C^0 spojité navzájem ve směru \vec{u} , pokud je totožná jejich (alespoň C^0 spojitá) strana, tj. $Q^{(1)}(1, v) = Q^{(2)}(0, v)$. Tento spojitostí

[Zára, s. 213]

Bézierových pláttů docílme ztotožněním řídících bodů, které určují příslušnou stranu.

$$P_{s,j}^{(1)} = p_{0,j}^{(2)}, j = 0, \dots, m$$

Pláty $Q^{(1)}$ a $Q^{(2)}$ jsou C^1 spojité navázaný ve směru \vec{u} , pokud je jejich společná hrana G^1 spojitá a jsou-li identické příčné tečné vektory ve směru \vec{u} podél této strany. G^1 napojení pláttu docílime shodou G^1 spojité strany a následujícím vztahem pro body řídících sítí obou pláttu

$$s * (P_{s,j}^{(1)} - P_{s-1,j}^{(1)}) = t * (P_{1,j}^{(2)} - P_{0,j}^{(2)}), j = 0, \dots, m$$

Pozn.: Řídící body $P_{s-1,j}^{(1)}$ a $P_{1,j}^{(2)}$ leží na přímce. Pokud jsou středově souměrné podle $P_{s,j}^{(1)} (= P_{0,j}^{(2)})$ (tzn. $s = t$), tak se jedná o C^1 spojitosť [1][2].

5.1.2 Výhody

Tyto pláty nabízí poněkud intuitivnější modelování ploch, které mino jiné vyplývá ze skutečnosti, že plocha prochází svými krajními body. Dají se snadno dělit na n menších pláttů, při zachování tváru původního plátru. Existence trojúhelnkových Bézierových plach (velmi podobné vlastnosti a přístup k modelování) je další výhodon, která by neměla být opomítnuta.

5.1.3 Nevýhody

Při změně jediného řídícího bodu změní svůj tvar celá plocha. Z tohoto důvodu se Bézierovy pláty nezdolat. Bohužel, je-li požadavek na hladké navázaní, tak jsou svázány body sousedních pláttů a opět se tak sníží možnosti edítace. Dokonce je možné se dostat do situace, kdy nelze dílčí pláty hladce napojit [1]. Samotné hladké napojování nepatří mezi nejdůležitější oproti jiným typům ploch. Další nevýhodou je, že pomocí Bézierových plach nelze přesně modelovat kuželosecky. Tyto tvary lze pouze approximovat (6.1).

5.2 Bézierův trojúhelník

Obecný Bézierův trojúhelník má tvar

$$Q(s, t, u) = (\alpha s + \beta t + \gamma u)^n = \sum_{\substack{i+j+k=n \\ i,j,k \geq 0}} \binom{n}{ijk} s^i t^j u^k \alpha^i \beta^j \gamma^k, \quad (5.3)$$

5.3.3 Nevýhody

Modelování s B-spline plochami není tak intuitivní jako s Bézierovými (toto platí především v případě, že plochy neprochází svými krajními body). Stále nemí možné přesně reprezentovat kuželosecky (bude umožněno až při racionalizaci a neuniformním rozložením), ale lze pouze approximovat [11].

5.4 NURBS plochy

Neuniformní racionální B-spline (NURBS) plochy jsou rozšířením B-spline ploch, kde každý řídící bod má navíc svoji váhu a uzlové vektory nemají uniformní rozdělení. Řídící body si můžeme představovat jako body zadané v homogeních souřadnicích, kde hodnota ω udává váhu. Podobným přístupem lze samozřejmě získat i racionální Bézierovy plochy [2].

Obecnou NURBS plochu definujeme předpisem

$$Q(u, v) = \frac{\sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^m \omega_{i,j} P_{i,j} N_i^n(u) N_j^m(v)}{\sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^m \omega_{i,j} N_i^n(u) N_j^m(v)}, \quad (5.5)$$

kde $\omega_{i,j}$ jsou váhy bodů (homogení souřadnice) $P_{i,j}$ řídící sítě \mathbf{P} , n a m je počet řídících bodů, p a q jsou stupně polynomů a konečně $N_{i,p}(u)$, $N_{j,q}(v)$ jsou normalizované B-spline bázové funkce. NURBS plocha je dále určena dvěma uzlovými vektory - vektorem \mathbf{U} délky $n+p+1$ a \mathbf{V} délky $m+q+1$, kde n , resp. m , je počet řídících bodů ve směru u , resp. v a p , resp. q je stupeň plochy ve směru u , resp. v . Uzlové vektory ovlivňují průběhy jednotlivých bázových funkcí (viz Prílohu) a interval jejich vlivu.

Váhy $\omega_{i,j}$ určují vliv bodu na plochu. Pokud je váha rovna nule, nemá bod na plochu žádny vliv, s rostoucí váhou se plocha k bodu přimyká a pro hodnotu $\omega_{i,j} \rightarrow \infty$ plocha bodem prochází (B-Spline, Bézierovy plochy mají $\omega = 1$, lze tedy nahlednout, že se jedná pouze o zobecnění) [1].

5.4.1 Výhody

Při změně jediného řídícího bodu se mění tvar plochy pouze lokálně a toto chování lze dále upravovat pomocí váhy bodů. NURBS plochu umožňuje přesně reprezentovat kuželosecky [1].

5.4.2 Nevýhody

Modelování s NURBS plochami není tak intuitivní jako s Bézierovými.

6.2 Rotační šablonování

Jak již z názvu vychází, tak rotační těleso (základní tvář koule, kužel a válec) získáme rotační křivky kolem osy (v našem případě osy z), tato rotovaná (profilová) křivka může být libovolného tvaru. Při dalším postupu budeme vycházet z použití profilových křivek typu NURBS $P(v)$ stupně k v rovině xz zadanou body P_i a uzlovým vektorů \vec{V} .

Profilovou křivku podrobíme otáčení kolem osy z . Řídící síť výsledné rotační plochy získáme tak, že každý řídící bod $P_i = [X_i, Y_i, Z_i, W_i]$ profilové křivky kopírujeme v rovině xy ve výšce Z_i sedmnáctkrát tak, aby vzniklé řídící body tvořily v rovině xy řídící polygon kružnice.

Váhy $W_{i,j}$ nově vzniklých bodů se vypočítají z váhy W_i bodu T_i takto

$$W_{i,j} = \{W_i, W_i/2, w_i/2, W_i, w_i/2, w_i/2, w_i\}; j = 0, \dots, 6.$$

Rovnice rotační plochy má tvar:

$$Q(u, v) = \sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^6 P_{i,j} R_{i,3}(u) R_{j,k}(v) \quad (6.1)$$

s uzlovými vektory $U = \{0, 0, 0, 1/4, 1/2, 1/2, 3/4, 1, 1, 1\}$ (kružnice) a V (určen profilovon křivkou) [1].

6.3 Porovnání

Mohlo by se zdát, že vyjádřit kružnice pomocí NURBS křivek (resp. vyjádřit rotační těleso pomocí NURBS ploch) je oproti approximaci velmi výhodné, avšak je potřeba si uvědomit, že samotný hladký povrch nám uvažovaných ploch je v programu reprezentován trojúhelníkovou sítí. Jinými slovy, hladký povrch ploch také pouze approximuje. Dále by bylo vhodné udržovat v modelovacích programu plochy pouze určitého stupně (a se stejnými uzlovými vektory v případě B-spline), aby chom je mezi sebou mohli snadno napojovat. Při rotačním šablonování by však vznikaly různé NURBS plochy. Z tétoho poznatku vyplývá, že dobrá approximace křivky (povrchu) je pro fičely tohoto modelovacího nástroje zcela dostačující a nezavádí do programu mnoho druhů ploch s různými stupni.

- číslem j - počet funkcií tvorících bazu.
- číslem m - vektor parametrizace má $(m+1)$ složek parametrického vektoru je roven součtu stupně B-spline baze a počtu funkcí baze [1][2].

Bernsteinovy polynomy

Přesněji baze prostoru Bernsteinových polynomů, jsou definovány jako

$$B_k^n(t) = \binom{n}{k} k! (1-t)^{n-k}$$

Pro barycentrické souřadnice α, β, γ definujeme zobecněný Bernsteinov polynom vztahem

$$B_{i,j,k}^n(\alpha, \beta, \gamma) = \frac{n!}{i! j! k!} \alpha^i \beta^j \gamma^k, \quad (11.1)$$

[1][2]

B-spline baze

Označme $T = (t_0, \dots, t_m)$ tzv. vektor parametrizace. Platí: $t_0 \leq t_1 \leq \dots \leq t_m$

B-spline baze je tvořena funkcemi (polynomy) N_i^k stupně k definovanými předpisem:

- pro $k = 0$

$$N_i^0(t) = \begin{cases} 1 & \text{pro } t \in (t_i, t_{i+1}) \\ 0 & \text{jinak} \end{cases}$$

- pro $k > 0$

$$N_i^k(t) = \frac{t - t_i}{t_{i+k} - t_i} N_i^{k-1}(t) + \frac{t_{i+k+1} - t}{t_{i+k+1} - t_{i+1}} N_{i+1}^{k-1}(t),$$

Je nutné vztít v úvahu, že v tomto výrazu mohou vzniknout výrazy typu $\frac{a}{0}$, které definitoricky položíme rovny nule.

B-spline baze je tedy charakterizována:

- stupněm k polynomu
- vektorem parametrizace, t_j .
- číslem $m \geq k+j$, stačí však volit $m = k+j$, tj. počet složek parametrického vektoru je roven součtu stupně B-spline baze a počtu funkcí baze [1][2].

Spojitost křivky

Říkáme, že křivka $Q(t)$ je třídy C^n , má-li v všechn bodech spojité derivace podle parametru t do řádu n . Označení C^n se nazývá parametrická spojitosť stupně n .

Geometrická spojitosť G^n v daném bodě je definována nezávisle na parametru t . Za předpokladu, že obě křivky jsou v místě spojení diferencovatelné, pak Q_1 a Q_2 splňují podmínu geometrické spojitosi G^n , pokud jsou v bodě $[x_0, y_0, z_0]$ G^{n-1} spojité a platí

$$\left[\frac{\partial^n Q_1}{\partial x^n}, \frac{\partial^n Q_1}{\partial y^n}, \frac{\partial^n Q_1}{\partial z^n} \right]_{[x_0, y_0, z_0]} = h \cdot \left[\frac{\partial^n Q_2}{\partial x^n}, \frac{\partial^n Q_2}{\partial y^n}, \frac{\partial^n Q_2}{\partial z^n} \right]_{[x_0, y_0, z_0]}, \quad n, h > 0.$$

Ze subjektivního hlediska zaručuje G^1 spojitosť "skoro stejnou" hladkosť jako C^1 , z hlediska použití bývá daleko snazší zaručit spojitosť G^1 nežli C^1 . Spojitosť C^1 implikuje G^1 s výjimkou jediného případu, kdy vektor rychlosti v místě spojení dvou segmentů je $(0, 0, 0)$ [1][2].

Výpočet bodů ovlivňujících tečnou roviny v krajních bodech

Bézierovy plochy

Mějme Bézierovu knížku plochu zadánou jako

$$Q(u, v) = \sum_{i=0}^m \sum_{j=0}^n P_{i,j} B_i^m(u) B_j^n(v) \quad (11.2)$$

, kde $m = n = 3$; $v, u \in \langle 0, 1 \rangle$

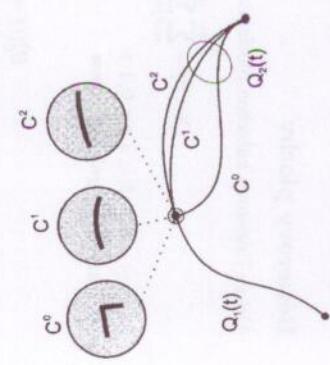
Bernštejnovy polynomy jsou

$$\begin{aligned} B_0^3(t) &= (1-t)^3 \\ B_1^3(t) &= 3t(1-t)^2 \\ B_2^3(t) &= 3t^2(1-t) \\ B_3^3(t) &= t^3 \end{aligned} \quad (11.3)$$

Nejprve budeme hledat $\alpha(u, v) = \frac{\partial Q(u, v)}{\partial u}$

je tečný vektor v koncovém bodě segmentu Q_1 roven tečnému vektoru segmentu Q_2 v jeho počátečním bodě. Analogicky rovnost vektoru první a druhé derivace je požadována pro C^2 (obrázek 5.4), atd. Zkráceně zapisujeme

$$\vec{q}_1^{(i)}(1) = \vec{q}_2^{(i)}(0); \quad \forall i = 0, 1, \dots, n. \quad (5.6)$$



Obrázek 5.4: Spojitost C^0 , C^1 a C^2 segmentu Q_1 a $\vec{q}_2(0)$ segmentu Q_2 jsou souhlasné kolineární, tj. platí:

$$\vec{q}_1(1) = k \vec{q}_2(0); \quad k > 0. \quad (5.7)$$

Tato spojitost zaručuje tototožnost tečen (nikoli tečných vektorů). Pohybující se bod v uzlu nemůže změnit směr, ale může změnit skokem rychlosť, křivka je vizuálně hladká.

Geometrická spojitost C^n v daném bodě je definována nezávisle na způsobu, jakým byly obě stykající se křivky vytvořeny, tj. nezávisle na parametru t . Za předpokladu, že obě křivky jsou v místě spojení diferencovatelné, pak Q_1 a Q_2 splňují podmíinku geometrické spojitosti C^n , pokud jsou v bodě $[x_0, y_0, z_0] \in G^{n-1}$ spojité a platí

$$\left[\frac{\partial^n Q_1}{\partial x^n}, \frac{\partial^n Q_1}{\partial y^n}, \frac{\partial^n Q_1}{\partial z^n} \right]_{[x_0, y_0, z_0]} = h \cdot \left[\frac{\partial^n Q_2}{\partial x^n}, \frac{\partial^n Q_2}{\partial y^n}, \frac{\partial^n Q_2}{\partial z^n} \right]_{[x_0, y_0, z_0]}, \quad n > 0, h > 0.$$

Obrázek 5.5: Geometrická a parametrická spojitost. Lupa ukazuje tečné vektoru

Ze subjektivního hlediska zaručuje G^1 spojitost „skoro stejnou“ hladkost jako C^1 , z hlediska použití bývá daleko snazší zaručit spojitost G^1 než C^1 . Spojitost C^1 implikuje G^1 s výjimkou jediného případu, kdy vektor rychlosti v místě spojení dvou segmentů je $(0, 0, 0)$. Obráceně totiž neplatí, neboť geometrická spojitost nepostihuje rychlosť a zrychlení pohybu.

[Vášta, s.50]

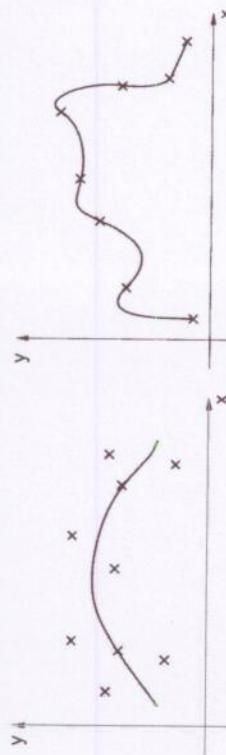
5.2 Modelování křivek

Základním druhem parametrických křivek používaných v počítačové grafice jsou křivky *polynomické*

$$Q_n(t) = a_0 + a_1 t + \dots + a_n t^n$$

Polynomické křivky můžeme snadno vyčítat a jejich další výhodou je, že jsou jednoduše differencovatelné. Z polynomických křivek lze skladat křivky po částečně polynomické, to jsou křivky, jejichž segmenty jsou polynomickými křivkami. Nejčastěji používané jsou křivky třetího stupně – *kubiky*, které poskytují dostatečně širokou škálu tváří, jejichž výpočet by ráz nenáročný, lze s nimi snadno manipulovat a je u nich možné zaručit spojitost C^2 , která je často požadovaná při modelování v CAD systémech.

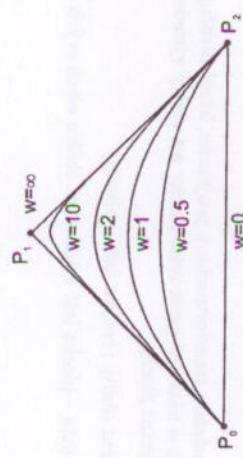
Modelování probíhá obvykle tak, že je definováno několik *řídících bodů* (*řídící polygon*) a matematický aparát z jejich polohy určí průběh křivky. Některé metody umožňují zadávání křivek též pomocí tečných vektorů, je možné zaručit spojitost a hladkost navázaní až.



Obrázek 5.6: Aproximační (vlevo) a interpolaciální křivka a jejich řídící body

V dalším textu budeme křivku označovat $Q(t)$ a její řídici body P_i . Pokud budeme hovořit o spojení dvou segmentů křivky, bude první segment označen $Q_1(t)$ a bude zadán řídicími body P_i , zatímco druhý segment budeme označovat $Q_2(t)$ a bude zadán řídicími body Q_i . Technický vektor ke křivce budeme označovat $\vec{q}(t)$ a druhou derivaci pak $\vec{q}'(t)$. Tečný vektor v řídících bodech nebo už lehč, kterými křivka prochází, budeme označovat p_i , resp. \vec{q}_i . Existují dva základní způsoby interpretace řídících bodů a to *interpolace* a *aproximace* (viz obrázek 5.6).

[Vášta, s.50]



Obrázek 5.24: Vliv váhy bodu na racionální B-spline

Obrázek 5.24 ukazuje vliv váhy bodu P_1 na tvar křivky. Pro hodnotu $w = 0$ bod křivku žádným způsobem neovlivňuje [srovnej vztah (5.29)]. Váha bodu $w = 1$ odpovídá případu neracionální křivky. Se zvyšující se váhou se křivka k bodu přimyká, až konečně pro hodnotu $w = \infty$ křivka bodem prochází a dochází ke ztrátě spojitosti. Podmínka nezápornosti vah zaručuje umístění křivky v konvexní obálce.

5.5 Vlastnosti parametrických ploch

V této části popíšeme plochy nejčastěji používané v trojrozměrném počítačovém grafice, způsob jejich zadávání a editace, principy jejich výpočtu, zobrazování a převodu na sitě trojúhelníků. Bodovou rovnici parametrické plochy $Q(u, v)$ dvou parametrů u a v (srovnej odstavec 5.1) budeme rozumět funkci

$$Q(u, v) = [x(u, v), y(u, v), z(u, v)], \quad (5.35)$$

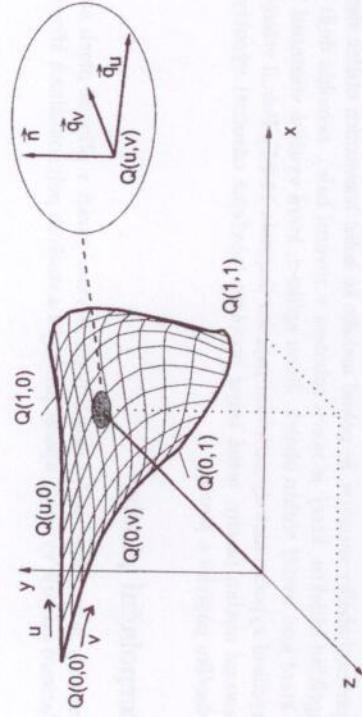
kde $x(u, v)$, $y(u, v)$ a $z(u, v)$ jsou funkce dvou parametrů $u, v \in [0, 1]$. Bod Q o souřadnicích $[x, y, z]$ v trojrozměrném kartézském prostoru má souřadnice $[u, v]$ v prostoru parametrickém. Funkce $x(u, v)$, $y(u, v)$ a $z(u, v)$ jsou obvykle polynomální, s ohledem na vhodné vlastnosti při modelování a navazování. Parametrické polynomální plochy používají shodné matematické prostředky jako parametrické polynomální křivky, viz část 5.

Tecný vektor $\vec{q}_u(u, v)$ ve směru parametru u k ploše $Q(u, v)$ (viz obrázek 5.25) a tecný vektor $\vec{q}_v(u, v)$ ve směru parametru v jsou určeny vztahy

$$\vec{q}_u(u, v) = \frac{\partial Q(u, v)}{\partial u} = \left(\frac{\partial x(u, v)}{\partial u}, \frac{\partial y(u, v)}{\partial u}, \frac{\partial z(u, v)}{\partial u} \right), \quad (5.36)$$

$$\vec{q}_v(u, v) = \frac{\partial Q(u, v)}{\partial v} = \left(\frac{\partial x(u, v)}{\partial v}, \frac{\partial y(u, v)}{\partial v}, \frac{\partial z(u, v)}{\partial v} \right). \quad (5.37)$$

[Vášta, s. 12]



Obrázek 5.25: Parametrická plocha

Pokud bude z kontextu jasné že se jedná o plochu, budeme zápis $Q(u, v)$ zjednodušovat zápisem Q , analogicky budeme používat zápis \vec{q}_u pro tecný vektor ve směru parametru u k ploše $Q(u, v)$ atp. Parametrická rovnice tecných vektorů $T(r, s)$ k ploše Q je určena tecnými vektory \vec{q}_u a \vec{q}_v , bodem $Q(u, v)$ a má tvar

$$T(r, s) = Q(u, v) + r \vec{q}_u + s \vec{q}_v; \quad r, s \in R. \quad (5.38)$$

Při řešení úloh navazování plátů mají také význam zkraty, zkratové vektory, které charakterizují "vyklenutí" plochy v místech napojení. Jsou definovány pomocí smíšených parciálních derivací podle parametrů u a v vztahem

$$\vec{q}_{uv}(u, v) = \frac{\partial^2 Q(u, v)}{\partial u \partial v} = \left(\frac{\partial^2 x(u, v)}{\partial u \partial v}, \frac{\partial^2 y(u, v)}{\partial u \partial v}, \frac{\partial^2 z(u, v)}{\partial u \partial v} \right). \quad (5.39)$$

Pro výpočet normály (kolmice) \vec{n} k ploše v bodě Q (viz lupa na obrázku 5.25) využije znaloosti tecných vektorů \vec{q}_u , \vec{q}_v a normálu určíme jako jejich normalizovaný vektorový součin

$$\vec{n} = \frac{\vec{q}_u \times \vec{q}_v}{|\vec{q}_u \times \vec{q}_v|} \quad (5.40)$$

Hlavní křivka plochy ve směru parametru u je každá křivka určena rovnici $Q(u, k)$ pevného parametru $v = k$ a proměnného parametru u a analogicky hlavní křivka plochy ve směru

plochy, tato plocha jimi však nemusí procházet. Pro napojování ploch je dležité, aby byly známé tecné podmínky na jejich stranách.

Stejně jako u krivek, tak i v případě ploch jsou bázové funkce nejčastěji polynomy, protože jsou snadno differencovatelné a lze je rychle vyřídit. Při pojmenování ploch se používá stupeň použitého polynomu, a protože se jedná o plochy, je nutné v jejich názvu uvést vždy dva údaje. Tak například plocha bikubická má jako hlavní krivky v obou směrech kubiky, řez plohou kvadraticko-lineární je kvadratikou ve směru parameetrů u , zatímco hlavními krivkami ve směru parametru v jsou úsečky, atp.

Nejčastěji se používají polynomy stupně tří. Polynom stupně menšího nežli tří nelze určit tak, aby při procházení dvěma body měl zároveň „vhodné“ tecné vlastnosti. Kubika je polynom nejménšího stupně, který tyto vlastnosti má, umožňuje C^1 a C^2 spojitosť, a poskytuje uspokojivé modelovací možnosti. Použití polynomu vyššího stupně vede ke zvýšení časové náročnosti výpočtu. Protože kubiky umožňují C^2 spojitosť, je snadné jejich napojování – skladání složitých ploch z jednodušších (obyčejně bikubických) plátků.

Podobně jako u parametrických krivk se pro parametrické plochy volí reprezentace, ve které místo uchovalání koeficientů jednotlivých polynomů kombinují řidici body, tecné vektory a další geometrické parametry s bázovými funkcemi

$$Q(u, v) = \mathbf{U} \mathbf{M}_B \mathbf{P} \mathbf{M}_B^T \mathbf{V}^T = [u^3 u^2 u^1] \mathbf{M}_B \mathbf{P} \mathbf{M}_B^T \begin{bmatrix} v^3 \\ v^2 \\ v \\ 1 \end{bmatrix}. \quad (5.41)$$

Matice P obsahuje řidící body a případně další prvky urečující geometrii plochy, bázová matice \mathbf{M}_B obsahuje koeficienty a_i polynomů bázových funkcí. Bázová matice \mathbf{M}_B se nemění, zatímco řidící body P_{ij} svou polohou v prostoru určují tvar plochy. Konkrétní tvary matic \mathbf{M}_B uvedeme v dalších odstavcích.

Modelování obvykle probíhá zadáváním a úpravami sítě řidicích bodů (viz obrázek 5.27), která tvoří v trojrozměrném prostoru mnohostěn. Změnou polohy řidicích bodů měníme tvar plochy.

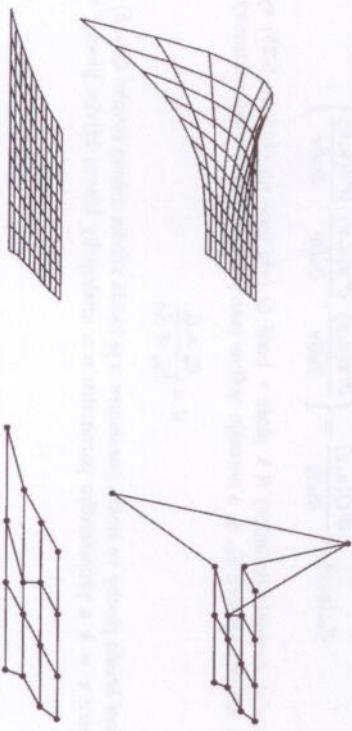
Mezi často požadované vlastnosti ploch patří:

1. *Invariance k lineárním transformacím a projekcím*, která zaručuje, že například otáčení sítě řidicích bodů a následné generování plochy má stejný výsledek, jako otáčení každého bodu z vygenerované plochy.

2. *Vlastnost konvexní obálky (convex hull property)*

- (a) *stína podmínka* – plocha leží v konvexní obálce všech svých řidicích bodů,

[Vášta, s.12]



Obrázek 5.27: Editace Bézierovy bikubické plochy (vpravo). Řidici sítí se šestnácti body (vlevo) určuje tvaru plochy po změně polohy dvou řidicích bodů

- (b) *slabá podmínka* – část plochy leží v konvexní obálce některých řidicích bodů (typicky plát), v obálce svých řidicích bodů.
3. *Lokalita změn* – změna polohy (u racionalních ploch i váhy) řidicího bodu se mění jen část plochy, nikoli plocha celá.
4. *Plocha může procházet krajními body sítě řidicích bodů*.

Podmínky konvexní obálky lze s výhodou využít k urychlení některých výpočtů. Například v robotice, v číslicové řízeném obrábění, nebo v trojrozměrné počítačové animaci lze využít toho, že výpočet kolize s mnohostěnem je obvykle daleko snazší, nežli výpočet kolize s plochou. Podmínka konvexní obálky zaručuje, že pokud nedoslo ke kolizi konvexních obálek sledovaných objektů (například objektu, který je nesen robotem v tovární hale), nemohlo dojít ke kolizi s plochami, které jsou uvnitř této obálky. Jinou aplikací, která využívá vlastnosti konvexní obálky, je urychlení výpočtu metody sledování paprsku (kapitola 14.2.1). Pokud vržený paprsek nezasáhl konvexní obálku plochy, nemá smysl provádat (obyčejně náročné) výpočty vedoucí k získání průsečíku paprsku a plochy.

5.6 Interpolační plochy

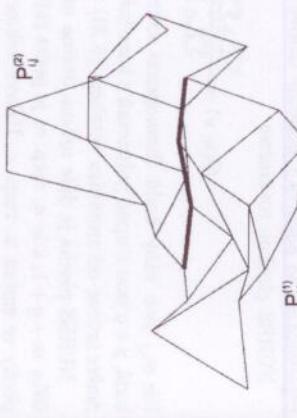
Zobecnění metod interpolace posloupnosti bodů křivkon nařáží v případě ploch na výrazné problémy. Zatímco existuje využitelný aparat pro popis a studium polynomálních krivek v rovině

Bernsteinovy polynomy jsou nezáporné a jejich součet je roven jedné. Z těchto dvou vlastností lze dokázat [Fari93], že Bézierova plocha leží celá v konvexní obálce svých řidicích bodů.

Další vlastností Bézierovy plochy je, že změní celý svůj tvar při změně polohy jediného řidicího bodu. Tato vlastnost je nevhodná a je jedním z důvodů, proč se Bézierovy plochy pláttují. Při změně polohy jediného bodu se pak změní i celý tvar pouze jediného plátu (není-li tento bod z důvodu spojitosti svázán s body ze sousedního plátu).

Navazování Bézierových plátů

Mějme dva Bézierovy plány $Q^{(1)}(u, v)$ a $Q^{(2)}(u, v)$. První z nich je určen sítí řidicích bodů $P_{ij}^{(1)}$, $i = 0, \dots, s$, $j = 0, \dots, m$ a druhý je určen jako $P_{ij}^{(2)}$, $i = 0, \dots, t$, $j = 0, \dots, m$. Počet bodů ve směru u je stejný pro oba plány a je roven m . Plány budeme navazovat ve směru u a pořadujeme, aby jejich stupeň v tomto směru byl alespoň tří, tj. $s \geq 3$ a $t \geq 3$.



[Vášta, s. 14, 15]

Plány $Q^{(1)}$ a $Q^{(2)}$ jsou C^0 spojité navázány ve směru u (viz obrázek 5.33), pokud je totožná jejich (alespoň C^0 spojitá) strana, tj. $Q^{(1)}(1, v) = Q^{(2)}(0, v)$. Této spojitosti Bézierových plátů docílime ztotožněním řidicích bodů, které určují příslušnou stranu

$$P_{s,j}^{(1)} = P_{0,j}^{(2)}, \quad j = 0, \dots, m. \quad (5.55)$$

Tento způsob spojení umožňuje vznik ostré hrany (viz obrázek 5.33 vpravo). Plány $Q^{(1)}$ a $Q^{(2)}$ mají napojení C^1 (viz obrázek 5.26), pokud je jejich společná hraná C^1 spojitá a jsou-li identické

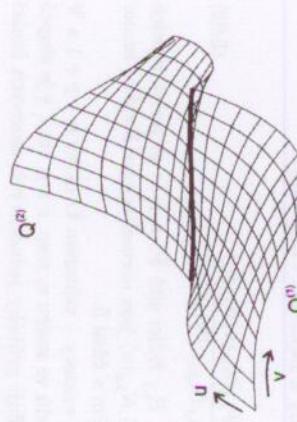
Bernsteinovy polynomy jsou nezáporné a jejich součet je roven jedné. Z těchto dvou vlastností lze dokázat [Fari93], že Bézierova plocha leží celá v konvexní obálce svých řidicích bodů.

Další vlastností Bézierovy plochy je, že změní celý svůj tvar při změně polohy jediného řidicího bodu. Tato vlastnost je nevhodná a je jedním z důvodů, proč se Bézierovy plochy pláttují. Při změně polohy jediného bodu se pak změní i celý tvar pouze jediného plátu (není-li tento bod z důvodu spojitosti svázán s body ze sousedního plátu).

Navazování Bézierových plátů

Mějme dva Bézierovy plány $Q^{(1)}(u, v)$ a $Q^{(2)}(u, v)$. První z nich je určen sítí řidicích bodů

$P_{ij}^{(1)}$, $i = 0, \dots, s$, $j = 0, \dots, m$ a druhý je určen jako $P_{ij}^{(2)}$, $i = 0, \dots, t$, $j = 0, \dots, m$. Počet bodů ve směru u je stejný pro oba plány a je roven m . Plány budeme navazovat ve směru u a pořadujeme, aby jejich stupeň v tomto směru byl alespoň tří, tj. $s \geq 3$ a $t \geq 3$.



Obrázek 5.34: C^1 spojení dvou Bézierových plátů

Z vlastnosti C^1 napojení dvou plátů plyne [Fari93], že hlavní křivky obou plátů ve směru napojení jsou C^1 křivkami.

Plány $Q^{(1)}$ a $Q^{(2)}$ mají napojení G^1 (viz obrázek 5.35), pokud je jejich společná strana křivka třídy G^1 a příčné tecné vektory ve směru u jsou lineárně závislé s koeficientem $k > 0$ spojitě se měnícím podél společné strany. Toho dosáhneme společnou stranou, která je křivkou třídy alespoň G^1 , a následujícím vztahem pro body řidicích sítí obou plátů

$$P_{s,j}^{(1)} - P_{s-1,j}^{(1)} = k \cdot (P_{1,j}^{(2)} - P_{0,j}^{(2)}), \quad j = 0, \dots, m; \quad k > 0. \quad (5.57)$$

Tato podmínka je méně omezující nežli C^1 spojitosť, neboť umožňuje větší manipulaci s takto srážanými řidicími body (viz dále). Pokud položíme $k = 0$ přechází ve spojitosť pouze C^0 a je-li společná strana řidicí C^1 , tak přechází tato spojitosť při hodnotě $k = 1$ ve spojitosť C^1 .

Požadavek hladkého navázání spolu svazuje body sousedních plátů a snižuje tak možnosti jejich editace. Svázaná několika bodů podmínkami (5.56), resp. (5.57) ureje polohu vždy skupiny řidicích bodů. Nejvýrazněji tato podmínka omezuje společný roh čtyř spojených plátů, kde je takto svázaná celkem devět řidicích bodů. V některých případech se proto podmínky

nebo zápisem

$$Q(u, v) = \sum_{i=0}^3 \sum_{j=0}^3 P_{i,j} B_i(u) B_j(v), \quad (5.61)$$

kde bázové funkce jsou totožné s bázovými polynomy $BS_0(t)$, $BS_1(t)$, $BS_2(t)$ a $BS_3(t)$ Coonsovych kubíků v části 5 s průběhem na obrázku 5.17.

NURBS plochy

Neuniformní racionalní B-spline plochy – NURBS (*non uniform rational B-spline*) jsou zobecněním B-spline ploch a představují dnes průmyslový standard v geometrickém modelování. NURBS umožňují definovat širokou třídu ploch, mezi něž patří jak volně tvarovatelné plochy na bázi racionalních polynomů (*free form surfaces*), ale i plochy založené na přímkách, kužešočkách apod. I tyto tvary se dají vyjádřit v NURBS reprezentaci, jak je ukázáno v části 5.4. Uživatel pracuje s téměř objekty v jednotné reprezentaci. Výhodné je, že z hlediska implementace se používají jednotné datové struktury a stejně tak i algoritmy.

NURBS plochu rozumíme

$$Q(u, v) = \frac{\sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^m w_{i,j} P_{i,j} N_{i,p}(u) N_{j,q}(v)}{\sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^m w_{i,j} N_{i,p}(u) N_{j,q}(v)}, \quad (5.62)$$

kde $w_{i,j}$ jsou váhy bodů (homogenní souřadnice) $P_{i,j}$ řidící sítě P , n a m je počet řidicích bodů, p a q jsou stupně polynomů a konečně $N_{i,p}(u)$, $N_{j,q}(v)$ jsou *normalizované B-spline báze funkce* uvedené rekurentním vztahem (5.30) uvedeným v části 5.

NURBS plocha je dále určena dvěma, uzlovými vektory – vektorem U délky $n + p + 1$ a V délky $m + q + 1$, kde n , resp. m je počet řidicích bodů ve směru u , resp. v a p , resp. q je stupeň plochy ve směru u , resp. v . Uzlové vektory ovlivňují průběh jednotlivých bázových funkcí a interval jejich vlivu. Vlastnosti bázových funkcí jsou uvedeny v části 5.

Obdobně jako u NURBS krivky i u ploch využívame zjednodušený zápis pomocí *racionalní B-spline báze*:

$$R_{i,p}(t) = \frac{w_i N_{i,p}(t)}{\sum_{j=0}^n w_j N_{j,p}(t)}. \quad (5.63)$$

Rovnici (5.62) lze potom zapsat jednoduše:

$$Q(t) = \sum_{i=0}^n \sum_{j=0}^m P_{i,j} R_{i,p}(u) R_{j,q}(v). \quad (5.64)$$

Váhy $w_{i,j}$ určují vliv bodu na plochu. Pokud je váha rovna nule, nemá bod na plochu žádný vliv, s rostoucí váhou se plocha k bodu přimyká a pro hodnotu $w_{i,j} \rightarrow \infty$ plocha bodem prochází. Příklad NURBS plochy a její změny podle váhy jednoho řidícího bodu, je na obrázku 5.38.

Jako příklad uvedeme jednotný přístup při tvorbě rotačních ploch pomocí NURBS. Připomejme, že v technologii NURBS máme k dispozici široký repertoár základních tvártí, od lisecáků a lomených čar, přes Hermitské a Bézierovy krivky až po neuniformní neracionální B-spline krivky. Uvažujme například NURBS krivku $P(v)$ stupně k v rovině xz zadánou body P_i a uzlovým vektorem V . Tuto krivku podrobíme otáčení kolem osy z . Řidici síť výsledné rotační plochy záskáme tak, že každý řidící bod $P_i = [x_i, y_i, z_i, w_i]$ profilové krivky okopírujeme v rovině xy ve výšce z_i sedmkrát tak, aby vzniklé řidící body tvorily v rovině xy řidiči polygon kružnice podle obrázku 5.23.

Váhy $w_{i,j}$ nově vzniklých bodů se vypočítají z váhy w_i bodu T_i takto

$$w_{i,j} = \{w_i, w_i/2, w_i/2, w_i, w_i/2, w_i/2, w_i\}; \quad j = 0, \dots, 6.$$

Rovnice rotační plochy má tvar

$$Q(u, v) = \sum_{j=0}^n \sum_{i=0}^6 P_{i,j} R_{i,3}(u) R_{j,k}(v) \quad (5.66)$$

s uzlovými vektory $U = \{0, 0, 0, 1/4, 1/2, 1/2, 3/4, 1, 1, 1\}$ (kružnice) a V (určen profilovou krivkou). Budeme například profilovou krivkou kružnice, která je posunutá o určitou vzdálenost od osy z , získáme její rotaci kolem osy z anuloid (prstenc). Rotaci úsečky rovnoběžné s osou z , která s touto osou nesplývá, lze získat válcovou plochu, rotaci úsečky různoběžné s osou z lze získat otevřený kužel, rotaci kružnice v základní poloze o 180 stupňů koulí, atp.

5.12 Implicitní plochy

Prestože geometrické modely objektů používaných v počítačové grafice jsou založeny především na parametrickém vyjádření (viz odstavec 5.5), praktické aplikace používají i modelování, založené na implicitním vyjádření objektu. Myšlenka vyjádřit těleso pomocí implicitní funkce není nijak nová. Blinn v roce 1982 [Blinn82a] navrhl chápání izoploch vzniklých při modelování elektrického potenciálu elementárních částic jako objekty. Postupem času byla tato technika rozšířována a tyto objekty dostávaly roličné názvy (*blobby objects* [Blinn82a], *Soft objects* [Wyy86], *meta balls*) podle toho, jaké směšovací funkce (viz dale) v nich byly použity. J. Bloomenthal upozornil [Bloo88], že všechny tyto objekty patří do stejné kategorie a mohou proto být označeny jediným názvem *implicitní plochy* (*implicit surfaces*). V této knize budeme používat termín implicitní plocha, či implicitní těleso.

Implicitní plocha je množina bodů P ve třírozměrném prostoru, pro které platí $Q(P) = \text{const.}$

- pro $k = 0$
- pro $k > 0$

$$N_i^k(t) = \frac{t - t_i}{t_{i+k} - t_i} N_i^{k-1}(t) + \frac{t_{i+k+1} - t}{t_{i+k+1} - t_{i+1}} N_{i+1}^{k-1}(t) \quad (6.6)$$

Je nutné vzít v úvahu, že v tomto výrazu mohou vzniknout výrazy typu $\frac{a}{0}$, které definitoricky položíme rovně nula.

Kapitola 12

Plochy tensorového součinu určené sítí bodů

[Vlasta, s.49]

Předpokládáme, že je dána síť $\mathcal{V} (m+1) \times (n+1)$ bodů s polohovými vektory $\mathbf{V}_{0,0}, \mathbf{V}_{0,1}, \dots, \mathbf{V}_{m,n}$, tj.

$$\mathcal{V} = \begin{bmatrix} \mathbf{V}_{0,0} & \mathbf{V}_{0,1} & \dots & \mathbf{V}_{0,n} \\ \mathbf{V}_{1,0} & \mathbf{V}_{1,1} & \dots & \mathbf{V}_{1,n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \mathbf{V}_{m,0} & \mathbf{V}_{m,1} & \dots & \mathbf{V}_{m,n} \end{bmatrix}$$

Předpokládáme, že se jedná o navzájem různé body.

12.1 Bézierovy plochy

V roce 1970 se začal ve francouzské automobilce Renault používat systém UNISURF, který k modelování tvaru karoserií využil ploch určených řídící sítí podle návrhu P. Bézera.

Bézierovu plochu definujeme předpisem

$$\mathbf{P}(u, v) = \mathbf{B}_m(u) \mathcal{V} \mathbf{B}_n^T(v), \quad u \in (0, 1), v \in (0, 1),$$

kde

$$\mathbf{B}_k(s) = [B_0^k(s), B_1^k(s), \dots, B_n^k(s)],$$

tj. \mathbf{B}_k je vektorová funkce, která parametru s přiznáuje vektor, jehož složkami jsou hodnoty jednotlivých Bernsteiniowych polynomů stupně k .

V explicitním tvaru je rovnici Bézierovy plochy možné napsat ve tvaru

$$\mathbf{P}(u, v) = \sum_{i=0}^m \sum_{j=0}^n \mathbf{V}_{i,j} B_i^n(u) B_j^n(v).$$

Věta 12.1 Bézierova plocha prochází rohovými body sítě a okrajové křuky plochy jsou Bézierovými křukami pro ohrazení sítě. Těcná rovina v bodě $\mathbf{V}_{0,0}$ sítě je určena body $\mathbf{V}_{0,0}, \mathbf{V}_{0,1}, \mathbf{V}_{1,0}, \mathbf{P}_0$, domě pro další rohové body.

$$N_i^0(t) = \begin{cases} 1 & \text{pro } t_i \leq t < t_{i+1} \\ 0 & \text{jinde} \end{cases}$$

- pro $k > 0$

$$N_i^k(t) = \frac{t - t_i}{t_{i+k} - t_i} N_i^{k-1}(t) + \frac{t_{i+k+1} - t}{t_{i+k+1} - t_{i+1}} N_{i+1}^{k-1}(t) \quad (6.6)$$

Je nutné vzít v úvahu, že v tomto výrazu mohou vzniknout výrazy typu $\frac{a}{0}$, které definitoricky položíme rovně nula.

B-spline baze je tedy charakterizována:

- stupněm k polynomu,
- vektorem parametrizace, tj.

- číslem m – vektor parametrizace má $(m+1)$ složek,
- složkami $t_0 \leq t_1 \leq \dots \leq t_m$,

- číslem j – baze má $(j+1)$ funkci.

Mezi uvedenými charakteristikami musí být, jak plyne ze vztahu (6.6), jistá vazba: Ke stanovení funkce N_i^k musí být v parametrickém vektoru k dispozici až složka t_{i+k+1} . Je-li kož hodnota i nabývá maximální hodnoty j , musí platit $m \geq k+j+1$. Stačí však volit $m = k+j+1$, tj. počet složek parametrického vektoru je roven hodnotě $k+j+2$, což je součet řadu krivky (stupňu zvětšený o jednu) a počtu bázových funkcí.

Ukážeme nyní, že Bernsteinovy polynomy jsou speciální B-spline bazi. Pro Bernsteinovy polynomy stupně n platí $m = 2n+1$. Pro Bernsteinův polynom platí $t \in (0, 1)$, proto všechny $t_0 = t_1 = \dots = t_n = 0$ a $t_{n+1} = t_{n+2} = \dots = t_{2n+1} = 1$

Matematickou indukcí podle stupně polynomu provedeme pro takto sestavený parametrický vektor důkaz, že B-spline baze splňuje se systémem Bernsteinových polynomů:

1. Nechť $k = 1$, pak parametrický vektor $\mathbf{T} = (0, 0, 1, 1)$ a

$$N_0^1(t) = \frac{t N_0^0(t)}{0} + \frac{(1-t) N_1^0(t)}{1-0} = (1-t) N_1^0(t),$$

tj. na intervalu $(0, 1)$ je $N_0^1(t) = (1-t) = B_0^1(t)$. Podobně zjistíme, že $N_1^1(t) = B_1^1(t)$.

2. Nechť nyní tvrzení platí pro $k = n_0$, tj. máme

$$N_i^{n_0+1}(t) = \frac{(t - t_i) B_i^{n_0}(t)}{t_{i+n_0+1} - t_i} + \frac{(t_{i+n_0+2} - t) B_{i+1}^{n_0}(t)}{t_{i+n_0+2} - t_{i+1}},$$

Jelikož pro $0 \leq i \leq n_0 + 1$ je $t_i = 0$ a $t_{i+n_0+2} = 1$, platí

$$N_i^{n_0+1}(t) = t B_i^{n_0}(t) + (1-t) B_{i+1}^{n_0}(t) = B_i^{n_0+1}(t)$$

a tvrzení je dokázáno.

[Vlasta, s.14]