

## Budapesti Műszaki és Gazdaságtudományi Egyetem

Villamosmérnöki és Informatikai Kar Irányítástechnika és Informatika Tanszék

## Parametrikus görbék és felületek pontos offsetelése

SZAKDOLGOZAT

Készítette Sandle Nátán Konzulens Salvi Péter

# Tartalomjegyzék

1.	$\mathbf{Bev}$	Bevezetés		
	1.1.	CAD/CAM	1	
	1.2.	Parametrikus görbék, felületek	1	
	1.3.	Polinomok, racionális függvények	1	
	1.4.	Kontrollpont-alapú reprezentáció	2	
		1.4.1. Bézier görbék	2	
		1.4.2. B-Spline	2	
		1.4.3. NURBS	3	
	1.5.	Parametrikus sebesség	3	
2.	$\mathbf{PH}$	Görbék	4	
	2.1.	PH síkgörbék	4	
		2.1.1. Alapok	4	
		2.1.2. Reprezentáció komplex számokkal	4	
		2.1.3. Interpoláció	4	
	2.2.	PH térgörbék	4	
		2.2.1. Alapok	4	
		2.2.2. Reprezentáció kvaterniókkal	4	
		2.2.3. Interpoláció	4	
3.	PN	felületek	5	
4.	$\mathbf{PN}$	interpoláció $\mathbb{C}^1$ folytonossággal	6	
	4.1.	Feladat	6	
		Duális reprezentáció		
	4.3.	Izotróp tér	7	
		Irányvektorok meghatározása		
	4.5.	Coons-patch	9	
	4.6.	Visszatranszformálás	10	
<b>5.</b>	Imp	olementációs részletek	11	
		Polinom osztály		
	5.2.	Megjelenítés	11	
6.	Ere	dmények	12	

#### HALLGATÓI NYILATKOZAT

Alulírott Sandle Nátán, szigorló hallgató kijelentem, hogy ezt a szakdolgozatot meg nem engedett segítség nélkül, saját magam készítettem, csak a megadott forrásokat (szakirodalom, eszközök stb.) használtam fel. Minden olyan részt, melyet szó szerint, vagy azonos értelemben, de átfogalmazva más forrásból átvettem, egyértelműen, a forrás megadásával megjelöltem.

Hozzájárulok, hogy a jelen munkám alapadatait (szerző(k), cím, angol és magyar nyelvű tartalmi kivonat, készítés éve, konzulens(ek) neve) a BME VIK nyilvánosan hozzáférhető elektronikus formában, a munka teljes szövegét pedig az egyetem belső hálózatán keresztül (vagy autentikált felhasználók számára) közzétegye. Kijelentem, hogy a benyújtott munka és annak elektronikus verziója megegyezik. Dékáni engedéllyel titkosított diplomatervek esetén a dolgozat szövege csak 3 év eltelte után válik hozzáférhetővé.

Budapest, 2025-05-19	
	$Sandle\ Ncute{a}tcute{a}n$
	hallgató

## Bevezetés

## 1.1. CAD/CAM

a

### 1.2. Parametrikus görbék, felületek

Compu

### 1.3. Polinomok, racionális függvények

Amikor geometriai alakzatokat szeretnénk szoftveresen reprezentálni, figyelembe kell vennünk a számítógépek technikai limitációit. A reprezentációban megjelenő matematikai kifejezéseket sokszor ki kell értékelnünk, ennek az időigénye és pontossága pedig drasztikus mértékben függ a kifejezés jellegétől.

Az összeadást, kivonást és szorzást nagyon egyszerű algoritmusokkal, akár 1 CPU-ciklus alatt végre tudjuk hajtani, az eredmény pontossága csak a számok mögötti adatszerkezet (általában floating-point) limitációitól függ.

Azokat a függvényeket, amik kifejezhetők véges sok összeadással, kivonással és szorzással, polinomoknak hívjuk. Egy egyváltozós polinom kanonikus alakja

$$P(x) = \sum_{k=0}^{n} a_k x^k$$

Az osztás egy kissé költségesebb (illetve adott esetben pontatlanabb) művelet. Ha az osztást is megengedjük, az így kifejezhető függvényeket racionális függvényeknek hívjuk. Minden racionális függvény leírható az alábbi alakban

$$R(x) = \frac{A(x)}{B(x)}$$

ahol A(x) és B(x) polinomok. Ez kedvező, mert így egy racionális függvény kiértékelésekor elég csak egyszer osztani.

Sok nevezetes függvényt (például  $\sqrt{x}$ ,  $\sin(x)$ ,  $\ln(x)$ ) nem lehet kifejezni véges sok alapművelettel, értéküket csak megközelíteni tudjuk. Ezt vagy egy közelítő

polinommal/racionálissal tesszük (pl Taylor-sor, Padé közelítő), vagy ismételt, inkrementálisan közelítő lépéseket hajtunk végre (pl Newton-módszer).

Ebből következik, hogy az ilyen függvények kiértékelése lassabb, pontatlanabb, vagy mindkettő, mint egy alacsony fokú polinom vagy racionális függvény. Így lehetőség szerint el akarjuk őket kerülni egy CAD környezetben.

## 1.4. Kontrollpont-alapú reprezentáció

Ha egy görbét/felületet meghatározó polinomot a szokásos hatványösszeg alakban írunk le, az együtthatók nem nyújtanak intuitív betekintést a görbe/felület geometriai tulajdonságaiba. A CAD-ben elterjedtek olyan alternatív reprezentációk, melyek.

A kontrollpontok tekinthetők együtthatóknak egy másik bázisban, de léteznek

#### 1.4.1. Bézier görbék

Egy n-ed fokú Bézier görbét n+1 kontrollponttal reprezentálunk. Kiértékelni a De Casteljau algoritmussal tudjuk, ami rekurzív lineáris interpolációra épül. A Béziér kontrollpontok a görbe mögötti polinom együtthatói a Bernstein-bázisban, melynek k-adik eleme

$$b_{k,n}(t) = \binom{n}{k} t^k (1-t)^{n-k}$$

A Béziér görbe t=0-ban áthalad az első kontrollponton, t=1-ben az utolsón, a többit pedig közelíti. Az első illetve utolsó kettő kontrollpontot összekötő egyenes érinti a görbét az első illetve utolsó kontrollpontban. Kifejezetten népszerű a harmadfokú Bézier görbe a graphic design területén, hiszen egyszerűen lehet állítani a görbe irányait a végpontokban.

#### 1.4.2. B-Spline

A B-Spline (Basis-Spline) darabonként definiált bázisfüggvényekből áll, melyeknek szegmenseit úgynevezett "csomópontok" (knots) választják el  $(t_0,t_1...t_m)$ . A bázisfüggvényeket A Cox-de Boor képlettel tudjuk kiértékelni:

$$B_{i,0}(t) \coloneqq \begin{cases} 1 & \text{ha } t_i \leq t < t_{i+1} \\ 0 & \text{egyébként} \end{cases}$$

$$B_{i,n}(t) \coloneqq \frac{t-t_i}{t_{i+n}-t_i} + \frac{t_{i+n+1}-t}{t_{i+n+1}-t_{i+1}}$$

A B-Spline előnye, hogy "maximális folytonosságot" biztosít a szegmensek között, n-edfokú spline esetén  $C^{n-1}$ -et. Azonban általános esetben az egyik kontrollponton sem megy át, csak közelíti őket. Csomópontok ismétlésével elérhető, hogy a görbe átmenjen egy kontrollponton, ez azonban a folytonosság vesztésével jár. Mivel ez nem okoz gondot az első és utolsó kontrollpontban, ott gyakran megteszik (clamping).

#### 1.4.3. NURBS

### 1.5. Parametrikus sebesség

Egy  $\mathbf{r}(t)$  görbe parametrikus sebessége alatt a görbe deriváltjának nagyságát értjük. Ezt a koordinátánként vett deriváltakból a pitagoraszi távolságképlettel tudjuk kiszámolni, ami egy síkgörbe esetén így néz ki:

$$\sigma(t) = |\mathbf{r}'(t)| = \sqrt{x'(t)^2 + y'(t)^2}$$

A parametrikus sebesség ismerete fontos lehet CAD/CAM környezetben, márcsak azért is, mert segítségével további hasznos dolgokat ki tudunk számolni. A korábbi definícióból következik, hogy a parametrikus sebesség integrálásával megkapjuk a görbe hosszát. Az előjeles görbületet ki tudjuk számolni az alábbi képlettel

$$k = \frac{x'y'' - y'x''}{\sigma^3}$$

Számunkra a legfontosabb az adott távolságra lévő "párhuzamos görbe" (más szóval offset) képlete lesz

$$\mathbf{r}_d = \mathbf{r} + d\mathbf{n}$$

ahol **n** az **r** görbére állított egységhosszúságú normálvektor. Normálvektort egyszerűen kapunk úgy, hogy merőlegest állítunk a deriváltra. De ahhoz, hogy ez egységhosszúságú legyen, le kell osztanunk a derivált nagyságával, tehát a parametrikus sebességgel. Így a képlet

$$\mathbf{r}_d = \mathbf{r} + d \frac{\mathbf{r}_{\perp}'}{\sigma}$$

Sajnos a parametrikus sebességgel van egy jelentős probléma a gyakorlati felhasználás terén: a négyzetgyök miatt egy polinomiális/racionális görbe parametrikus sebessége általános esetben nem polinomiális/racionális. Ez nem csak azért okoz gondot, mert költségesebbé teszi a kiértékelést, hanem azért is, mert így nem tudjuk az offsetet kifejezni a szokásos kontrollpont alapú módszerekkel. Így CAD/CAM rendszerekben gyakran pontatlan közelítéseket kell alkalmazni.

## PH Görbék

- 2.1. PH síkgörbék
- 2.1.1. Alapok
- 2.1.2. Reprezentáció komplex számokkal
- 2.1.3. Interpoláció
- 2.2. PH térgörbék
- 2.2.1. Alapok
- 2.2.2. Reprezentáció kvaterniókkal
- 2.2.3. Interpoláció

## PN felületek

# PN interpoláció $C^1$ folytonosság-gal

#### 4.1. Feladat

## 4.2. Duális reprezentáció

Egy olyan  $\mathbf{x}(\mathbf{s})$  racionális felületet keresünk, melynek egységhosszúságú normálvektorait leíró  $\mathbf{n}(\mathbf{s})$  függvény szintén racionális. Kézenfekfő lehet "fordítva gondolkozni": először konstruálni egy garantáltan racionális  $\mathbf{n}(\mathbf{s})$ -t, majd ebből meghatározni  $\mathbf{x}(\mathbf{s})$ -t. Felületünket a szokásos (x,y,z) koordináták helyett reprezentálhatjuk az úgynevezett "duális térben",  $(n_x,n_y,n_z,h)$  koordinátákkal. Ezek a koordináták a felület egy pontja helyett a felület egy érintősíkját írják le.

Ha  $\mathbf{x}$  a felület egy pontja,  $\mathbf{n}$  pedig a felület normálvektora ebben a pontban, az ennek megfelelő pont a duális térben  $(\mathbf{n}, h)$ , ahol:

$$\mathbf{x} \cdot \mathbf{n} = h$$

Ha feltételezzük, hogy  $\mathbf{n}$  egység hosszúságú, akkor h nem más, mint az érintősík távolsága az origótól. A  $h(\mathbf{s})$  függvényt a felület support függvényének hívjuk.

Ezzel a képlettel már át tudjuk transzformálni az interpolálandó adatpontokat a duális térbe. Ahhoz, hogy a végeredményt leírhassuk a "primális" térben, szükségünk lesz az inverzre is, tehát  $\mathbf{n}$ -ből és h-ból ki szeretnénk számolni  $\mathbf{x}$ -et. Ehhez először fel kell írnunk néhány azonosságot.

 $\mathbf{x}(\mathbf{s})$  parciális deriváltjai párhuzamosak az érintősíkkal

$$\frac{d\mathbf{x}}{d\mathbf{s}}^T\mathbf{n} = \mathbf{0}$$

Így  $h(\mathbf{s})$  deriváltja

$$\frac{dh}{ds} = \frac{d}{ds} \mathbf{x}^T \mathbf{n} = \mathbf{x}^T \frac{d\mathbf{n}}{ds}$$

Mivel  $\mathbf{n}(\mathbf{s})$  egységhossúságú, egy gömbfelületet ír le. Parciális deriváltjai merőlegesek rá

$$\frac{d}{d\mathbf{s}}\mathbf{n} \cdot \mathbf{n} = 2 \mathbf{n}^T \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} = \frac{d}{d\mathbf{s}} \mathbf{1} = \mathbf{0}$$
$$\Rightarrow \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}^T \mathbf{n} = \mathbf{0}$$

 $h\mathbf{n}$  egy pont az érintősíkon,  $\frac{d\mathbf{n}}{du}$  és  $\frac{d\mathbf{n}}{dv}$  pedig az érintősíkkal párhuzamos vektorok. Így **x**-et ki tudjuk fejezni az alábbi módon

$$\mathbf{x} = h\mathbf{n} + \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} \cdot \mathbf{r}$$

Szorozva  $\frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}^T$ -al

$$\frac{dh}{d\mathbf{s}}^{T} = \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}^{T} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} \cdot \mathbf{r}$$
$$\mathbf{r} = \left(\frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}^{T} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}\right)^{-1} \frac{dh}{d\mathbf{s}}^{T}$$

Tehát

$$\mathbf{x} = h\mathbf{n} + \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} \left( \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}}^T \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} \right)^{-1} \frac{dh}{d\mathbf{s}}^T$$

## 4.3. Izotróp tér

Az egységhosszúságú normálvektor előírásával  $\mathbb{R}^4$ -et leszűkítettük  $\mathcal{B}$ -re, az úgynevezett Blaschke hengerre. Az interpoláció közben szeretnénk biztosítani, hogy a hengeren maradunk. Ennek érdekében bevezetünk egy új reprezentációt, az izotróp térben. Ezt a reprezentációt úgy állítjuk elő, hogy a  $\mathbf{w}=(0,0,1,0)$  pontból az  $n_z=0$  hipersíkba vetítünk

$$\mathbf{y}(\mathbf{b}) = \frac{1}{1 - n_z} \begin{pmatrix} n_x \\ n_y \\ h \end{pmatrix}$$

Ennek az inverze

$$\mathbf{b}(\mathbf{y}) = \frac{1}{1 + y_x^2 + y_y^2} \begin{pmatrix} 2y_x \\ 2y_y \\ -1 + y_x^2 + y_y^2 \\ 2y_z \end{pmatrix}$$

Az izotróp térben szabadon interpolálhatunk a transzformált adatpontok között, majd a felületet visszavetítjük a Blaschke hengerre.

Bárhogy is interpoláljuk az adatpontjainkat az izotróp térben, a visszatranszformált felület érintősíkjai meg fognak egyezni az előírtakkal. Ahhoz viszont, hogy

a konkrét térbeli pozíció is megegyezzen, korlátoznunk kell a felület lehetséges deriváltjait az interpolációs pontokban

$$\mathbf{x}^{T} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{s}} = \frac{dh}{d\mathbf{s}}$$

$$\mathbf{x}^{T} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{y}} \frac{d\mathbf{y}}{d\mathbf{s}} = \frac{dh}{d\mathbf{y}} \frac{d\mathbf{y}}{d\mathbf{s}}$$

$$\underbrace{\left(\mathbf{x}^{T} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{y}} - \frac{dh}{d\mathbf{y}}\right)}_{\mathbf{y}} \frac{d\mathbf{y}}{d\mathbf{s}} = \mathbf{0}$$

Ahol

$$\begin{pmatrix} \frac{d\mathbf{n}}{d\mathbf{y}} \\ \frac{dh}{d\mathbf{y}} \end{pmatrix} = \frac{d\mathbf{b}}{d\mathbf{y}} = \frac{2}{\left(1 + y_x^2 + y_y^2\right)^2} \begin{pmatrix} 1 - y_x^2 + y_y^2 & -2y_x y_y & 0 \\ -2y_x y_y & 1 + y_x^2 - y_y^2 & 0 \\ 2y_x & 2y_y & 0 \\ -2y_x y_z & -2y_y y_z & 1 \end{pmatrix}$$

Tehát az izotróp térben kiválasztott kezdeti/végponti deriváltaknak illeszkedniük kell a **v** normálvektorú, origót tartalmazó síkra.

### 4.4. Irányvektorok meghatározása

Jelenleg rendelkezünk egy négyzetrács szerkezetű ponthálózattal, illetve pontonként egy síkkal. Mivel ezekből még nem következnek egyértelműen a pontokhoz rendelendő deriváltak, heurisztikát fogunk alkalmazni.

Legyen  $\mathbf{a}_{i,j}$  a hálózat egy pontja, ahol i a pont "u irányban", j pedig a "v irányban" vett indexe. Legyen továbbá n és m a legmagasabb i, illetve j index. Jelölje  $\gamma_{i,j}$  a felület u szerinti deriváltját az  $\mathbf{a}_{i,j}$  pontban,  $\delta_{i,j}$  pedig a v szerinti deriváltat ugyanitt.

Ha  $\mathbf{a}_{i,j}$  a pontháló szélén van

$$egin{aligned} m{\gamma}_{0,j}^* &= \mathbf{a}_{1,j} - \mathbf{a}_{0,j} & m{\delta}_{i,0}^* &= \mathbf{a}_{i,1} - \mathbf{a}_{i,0} \ m{\gamma}_{n,j}^* &= \mathbf{a}_{n,j} - \mathbf{a}_{n-1,j} & m{\delta}_{i,n}^* &= \mathbf{a}_{i,n} - \mathbf{a}_{i,n-1} \end{aligned}$$

Egyébként a két vektort átlagoljuk

$$\gamma_{i,j}^* = \frac{\mathbf{a}_{i+1,j} - \mathbf{a}_{i-1,j}}{2} \qquad \qquad \delta_{i,j}^* = \frac{\mathbf{a}_{i,j+1} - \mathbf{a}_{i,j-1}}{2}$$

A kapott vektorokat még le kell vetítenünk a **v** által meghatározott síkra

$$\mathbf{\gamma}_{i,j} = \mathbf{\gamma}_{i,j}^* - rac{\mathbf{v} \cdot \mathbf{\gamma}_{i,j}^*}{\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}} \mathbf{v} \qquad \qquad \mathbf{\delta}_{i,j} = \mathbf{\delta}_{i,j}^* - rac{\mathbf{v} \cdot \mathbf{\delta}_{i,j}^*}{\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}} \mathbf{v}$$

### 4.5. Coons-patch

Vegyünk a ponthálónkból egy kis négyzetet, ennek sarokpontjait nevezzük  $\mathbf{a}_{00}$ ,  $\mathbf{a}_{01}$ ,  $\mathbf{a}_{10}$ ,  $\mathbf{a}_{11}$ -nek. Ezek között akarunk interpolálni úgy, hogy a létrejött felületdarab a vele szomszédos felületdarabokra  $C^1$  folytonossággal illeszkedjen. Ehhez egy Coons patch-et fogunk használni.

A Coons patch létrehozásához szükségünk van 4 határgörbére  $(\mathbf{c}_0(u), \mathbf{c}_1(u), \mathbf{d}_0(v), \mathbf{d}_0(v))$ , ahol

$$\begin{split} \mathbf{c}_0(0) &= \mathbf{d}_0(0) = \mathbf{a}_{00} \\ \mathbf{c}_0(1) &= \mathbf{d}_1(0) = \mathbf{a}_{10} \\ \mathbf{c}_1(0) &= \mathbf{d}_0(1) = \mathbf{a}_{01} \\ \mathbf{c}_1(1) &= \mathbf{d}_1(1) = \mathbf{a}_{11} \end{split}$$

valamint egy 0 és 1 között interpoláló F(t) függvényre. Az egyszerűség kedvéért a függvény tükörképét is nevezzük meg

$$F_0(t) = 1 - F(t)$$
$$F_1(t) = F(t)$$

A Coons patch három részből áll. Az első kettő interpolál az egymással szemben álló görbék között

$$\mathbf{S}_c(u, v) = F_0(v)\mathbf{c}_0(u) + F_1(v)\mathbf{c}_1(u)$$
  
$$\mathbf{S}_d(u, v) = F_0(u)\mathbf{d}_0(v) + F_1(u)\mathbf{d}_1(v)$$

A harmadik pedig interpolál a sarokpontok között

$$\mathbf{B}(u, v) = F_0(u)F_0(v)\mathbf{a}_{00} + F_0(u)F_1(v)\mathbf{a}_{01} + F_1(u)F_0(v)\mathbf{a}_{10} + F_1(u)F_1(v)\mathbf{a}_{11}$$

Végül

$$\mathbf{y}(u,v) = \mathbf{S}_c(u,v) + \mathbf{S}_d(u,v) - \mathbf{B}(u,v)$$

A képletet értelmezhetjük úgy, hogy  $\mathbf{S}_c$  és  $\mathbf{S}_d$  összeadásával "kétszer interpoláltunk" a sarokpontok között, ezt kompenzáljuk  $\mathbf{B}$  kivonásával.

A Coons patch kifejezhető egy kompaktabb mátrix alakban is

$$\mathbf{y}(u,v) = \begin{pmatrix} F_0(u) & 1 & F_1(u) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -\mathbf{a}_{00} & \mathbf{d}_{00}(v) & -\mathbf{a}_{01} \\ \mathbf{c}_{00}(u) & 0 & \mathbf{c}_{01}(u) \\ -\mathbf{a}_{10} & \mathbf{d}_{10}(v) & -\mathbf{a}_{11} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} F_0(v) \\ 1 \\ F_1(v) \end{pmatrix}$$

Az interpoláló függvény általában lineáris vagy köbös szokott lenni. Ahhoz, hogy a patch-ek  $C^1$  folytonossággal illeszkedjenek, nekünk köbösre lesz szükségünk

$$F_0(t) = 2t^3 - 3t^2 + 1$$
$$F_0(t) = -2t^3 + 3t^2$$

A határgörbékhez használjunk Hermite interpolációt

$$\begin{split} \mathbf{c}_{0}(u) &= \begin{pmatrix} F_{0}(u) \\ G_{0}(u) \\ F_{1}(u) \\ G_{1}(u) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \\ \mathbf{\gamma}_{00} \\ \mathbf{a}_{10} \\ \mathbf{\gamma}_{10} \end{pmatrix} \qquad \mathbf{d}_{0}(v) = \begin{pmatrix} F_{0}(v) \\ G_{0}(v) \\ F_{1}(v) \\ G_{1}(v) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \\ \mathbf{\gamma}_{10} \\ \mathbf{\gamma}_{10} \end{pmatrix} \\ \mathbf{c}_{0}(u) &= \begin{pmatrix} F_{0}(u) \\ G_{0}(u) \\ F_{1}(u) \\ G_{1}(u) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \\ \mathbf{\gamma}_{00} \\ \mathbf{a}_{10} \\ \mathbf{\gamma}_{10} \end{pmatrix} \qquad \mathbf{d}_{0}(v) = \begin{pmatrix} F_{0}(v) \\ G_{0}(v) \\ F_{1}(v) \\ G_{1}(v) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \\ \mathbf{\gamma}_{00} \\ \mathbf{a}_{10} \\ \mathbf{\gamma}_{10} \end{pmatrix} \end{split}$$

ahol

$$G_0(t) = t^3 - 2t^2 + t$$
$$G_1(t) = -2t^3 + 3t^2$$

Mivel  $F_0$  és  $F_1$  ugyanaz a Coons patch képletében, mint a határgörbékében, a kettőt összevonva megspórolhatjuk a görbék külön kiszámolását

$$\mathbf{y}(u,v) = \begin{pmatrix} F_0(u) & G_0(u) & F_1(u) & G_1(u) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} & \boldsymbol{\delta}_{00} & \mathbf{a}_{01} & \boldsymbol{\delta}_{01} \\ \boldsymbol{\gamma}_{00} & \mathbf{0} & \boldsymbol{\gamma}_{01} & \mathbf{0} \\ \mathbf{a}_{10} & \boldsymbol{\delta}_{10} & \mathbf{a}_{11} & \boldsymbol{\delta}_{11} \\ \boldsymbol{\gamma}_{10} & \mathbf{0} & \boldsymbol{\gamma}_{11} & \mathbf{0} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} F_0(v) \\ G_0(v) \\ F_1(v) \\ G_1(v) \end{pmatrix}$$

Mivel nem szorzunk össze azonos változótól függő függvényeket, a deriváltak is hasonlóan néznek ki

$$\begin{split} \frac{d\mathbf{y}}{du} &= \left(F_0'(u) \ G_0'(u) \ F_1'(u) \ G_1'(u)\right) \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \ \delta_{00} \ \mathbf{a}_{01} \ \delta_{01} \\ \gamma_{00} \ \mathbf{0} \ \gamma_{01} \ \mathbf{0} \\ \mathbf{a}_{10} \ \delta_{10} \ \mathbf{a}_{11} \ \delta_{11} \\ \gamma_{10} \ \mathbf{0} \ \gamma_{11} \ \mathbf{0} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} F_0(v) \\ G_0(v) \\ F_1(v) \\ G_1(v) \end{pmatrix} \\ \frac{d\mathbf{y}}{dv} &= \left(F_0(u) \ G_0(u) \ F_1(u) \ G_1(u)\right) \begin{pmatrix} \mathbf{a}_{00} \ \delta_{00} \ \mathbf{a}_{01} \ \delta_{01} \\ \gamma_{00} \ \mathbf{0} \ \gamma_{01} \ \mathbf{0} \\ \mathbf{a}_{10} \ \delta_{10} \ \mathbf{a}_{11} \ \delta_{11} \\ \gamma_{10} \ \mathbf{0} \ \gamma_{11} \ \mathbf{0} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} F_0'(v) \\ G_0'(v) \\ F_1'(v) \\ G_1'(v) \end{pmatrix} \end{split}$$

$$\frac{d\mathbf{y}}{dv} = \begin{pmatrix} F_0(u) & G_0(u) & F_1(u) & G_1(u) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \mathbf{100} & \mathbf{0} & \mathbf{101} & \mathbf{0} \\ \mathbf{a}_{10} & \mathbf{\delta}_{10} & \mathbf{a}_{11} & \mathbf{\delta}_{11} \\ \mathbf{\gamma}_{10} & \mathbf{0} & \mathbf{\gamma}_{11} & \mathbf{0} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} G_0(v) & G_1(v) \\ G_1'(v) & G_1'(v) \end{pmatrix}$$

#### 4.6. Visszatranszformálás

## Implementációs részletek

- 5.1. Polinom osztály
- 5.2. Megjelenítés

# Eredmények