

מבחן במקצוע גרפיקה ממוחשבת

10 בפברואר 2021

תוכן העניינים

2	שאלה מספר 1
2	סעיף א
6	סעיף ב
8	שאלה מספר 2
8	סעיף א
8	סעיף ב
10	שאלה מספר 3
10	סעיף א
10	סעיף ב
10	סעיף ג
11	סעיף ד
14	שאלה מספר 4
15	סעיף א
17	סעיף ב
20	סעיף ג

שאלה מספר 1

סעיף א

הערה 1. השאלה מנוסחת באופן בו ניתן שהמט' פועלות מימים על הווקטורים באופן הבא vA .

כן.

על מנת להוכיח את המבוקש, תחילה נוכיח כמה טענות עזר.

טענה 2. יהיו T_1, T_2 מט הזזה כלהיא ב \mathbb{R}^3 אזי קיימת מט' הזזה שקולה T_3 ב \mathbb{R}^3 כך שמתקיים $T_3 = T_1 T_2 = T_2 T_1$.

הוכחה.

$$T_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & v_1 \\ 0 & 1 & 0 & v_2 \\ 0 & 0 & 1 & v_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \bullet T_1 \text{ מט הזזה כלהיא ב } \mathbb{R}^3 \text{ כלומר } \exists v_1, v_2, v_3 \in \mathbb{R} \text{ כך ש}$$

$$T_2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & u_1 \\ 0 & 1 & 0 & u_2 \\ 0 & 0 & 1 & u_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \bullet T_2 \text{ מט הזזה כלהיא ב } \mathbb{R}^3 \text{ כלומר } \exists u_1, u_2, u_3 \in \mathbb{R} \text{ כך ש}$$

\bullet קיימים $\forall i \in \{1, 2, 3\} : w_i = u_i + v_i \in \mathbb{R}$ כך ש

$$T_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & w_1 \\ 0 & 1 & 0 & w_2 \\ 0 & 0 & 1 & w_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & u_1 + v_1 \\ 0 & 1 & 0 & u_2 + v_2 \\ 0 & 0 & 1 & u_3 + v_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & v_1 \\ 0 & 1 & 0 & v_2 \\ 0 & 0 & 1 & v_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & u_1 \\ 0 & 1 & 0 & u_2 \\ 0 & 0 & 1 & u_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = T_1 T_2$$

$$T_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & w_1 \\ 0 & 1 & 0 & w_2 \\ 0 & 0 & 1 & w_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & u_1 + v_1 \\ 0 & 1 & 0 & u_2 + v_2 \\ 0 & 0 & 1 & u_3 + v_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & u_1 \\ 0 & 1 & 0 & u_2 \\ 0 & 0 & 1 & u_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & v_1 \\ 0 & 1 & 0 & v_2 \\ 0 & 0 & 1 & v_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = T_2 T_1$$

$$T_3 = T_1 T_2 = T_2 T_1 \text{ היא מט' הזזה המקיימת } T_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & w_1 \\ 0 & 1 & 0 & w_2 \\ 0 & 0 & 1 & w_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ כלומר}$$

□

טענה 3. יהיו R_1, R_2 מט סיבוב כלהיא ב \mathbb{R}^3 אזי קיימת מט' סיבוב שקולה R_3 ב \mathbb{R}^3 כך שמתקיים $R_3 = R_1 R_2$.

הוכחה.

\bullet R_1 מט' סיבוב ולכן (לפי משפט אמ"מ) היא אורטונורמלית $R_1 R_1^T = R_1 R_1^T = I$

\bullet R_2 מט' סיבוב ולכן (לפי משפט אמ"מ) היא אורטונורמלית $R_2 R_2^T = R_2 R_2^T = I$

• המט' $R_3 = R_1 R_2$ מקיימת

$$R_3 R_3^T = (R_1 R_2) (R_1 R_2)^T = R_1 R_2 R_2^T R_1^T = R_1 I R_1^T = R_1 R_1^T = I$$

$$R_3^T R_3 = (R_1 R_2)^T (R_1 R_2) = R_2^T R_1^T R_1 R_2 = R_2^T I R_2 = R_2^T R_2 = I$$

כלומר מתקיים

$$R_3 R_3^T = R_3^T R_3 = I$$

כלומר $R_3 = R_1 R_2$ היא **מט' סיבוב** (לפי משפט אמ'מ) המקיימת $R_3 = R_1 R_2$.

□

נוכיח את הטענה המבוקשת באינדוקציה.

• בסיס: $n = 2, n = 1$.

- עבור $n = 1$ עבור סדרה באורך אחד של סיבובים והזזות באורך 1 נפריד למקרים זרים ומשלימים:

* הסדרה R_1 (סיבוב אחד)

◇ סדרה זו שקולה לסיבוב R על ידי הראשית ולאחר מכן הזזה ב0 בכל אחד מהצירים (מט' יחידה) כלומר

$$R_1 = \overbrace{R_1}^{\text{Rotate}} \overbrace{I}^{\text{Translate}}$$

ולכן הטענה נכונה עבור מקרה זה

* הסדרה T_1 (הזזה אחד)

◇ סדרה זו שקולה לסיבוב ב0 מעלות בציר כלשהו (מט' יחידה) ולהזזה בודדת כלומר

$$T_1 = \overbrace{I}^{\text{Rotate}} \overbrace{T_1}^{\text{Translate}}$$

ולכן הטענה נכונה עבור מקרה זה

* מסקנה: טענת האינדוקציה נכונה עבור כל סדרה באורך 1.

- עבור $n = 2$ עבור סדרה באורך אחד של סיבובים והזזות באורך 1 נפריד למקרים זרים ומשלימים:

* הסדרה $R_1 R_2$ (שני סיבובים)

◇ לפי 3 נובע כי קיימת מט' סיבוב שקולה לסדרה, נסמנה R_3 . זו סדרה באורך 1. והטענה נכונה עבור כל סדרה באורך 1 בפרט עבור R_3 . כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

* הסדרה $T_1 T_2$ (שני הזזות)

◇ לפי 2 נובע כי קיימת מט' הזזה שקולה לסדרה, נסמנה T_3 . זו סדרה באורך 1. והטענה נכונה עבור כל סדרה באורך 1 בפרט עבור T_3 . כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

* הסדרה $R_1 T_2$. (סיבוב ואז הזזה סביב הראשית (ראה הערה מעלה))
 \diamond זו כבר סדרה של סיבוב סביב הראשית ולאחר מכן הזזה. היא שקולה לעצמה. כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

* הסדרה $T_1 R_2$.

$\diamond R_2$ מט' סיבוב ולכן R_2 מהצורה

$$R_2 = \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$\diamond T_1$ מט' הזזה ולכן T_1 מהצורה

$$T_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \tilde{x} \\ 0 & 1 & 0 & \tilde{y} \\ 0 & 0 & 1 & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

מתקיים כי

$$TR = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \tilde{x} \\ 0 & 1 & 0 & \tilde{y} \\ 0 & 0 & 1 & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c & \tilde{x} \\ d & e & f & \tilde{y} \\ g & h & i & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

* תזכורת:

מחוקי כפל מט' אנו ויודעים כי בנוסף מתקיים

$$RT = \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \tilde{x} \\ 0 & 1 & 0 & \tilde{y} \\ 0 & 0 & 1 & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c & a\tilde{x} + b\tilde{y} + c\tilde{z} \\ d & e & f & d\tilde{x} + e\tilde{y} + f\tilde{z} \\ g & h & i & g\tilde{x} + h\tilde{y} + i\tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T^* \text{ ונקבל } = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \hat{x} \\ 0 & 1 & 0 & \hat{y} \\ 0 & 0 & 1 & \hat{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, R^* = \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = R_1 \text{ נבחר } *$$

כי

$$\begin{aligned} a\hat{x} + b\hat{y} + c\hat{z} &= \tilde{x} \\ d\hat{x} + e\hat{y} + f\hat{z} &= \tilde{y} \\ g\hat{x} + h\hat{y} + i\hat{z} &= \tilde{z} \end{aligned}$$

$$R^* T^* = \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \hat{x} \\ 0 & 1 & 0 & \hat{y} \\ 0 & 0 & 1 & \hat{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c & a\hat{x} + b\hat{y} + c\hat{z} \\ d & e & f & d\hat{x} + e\hat{y} + f\hat{z} \\ g & h & i & g\hat{x} + h\hat{y} + i\hat{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \stackrel{!}{=} \begin{bmatrix} a & b & c & \tilde{x} \\ d & e & f & \tilde{y} \\ g & h & i & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

כלומר עלינו לפתור מע' משוואות לינארית מהצורה

$$\begin{aligned} a\hat{x} + b\hat{y} + c\hat{z} &= \tilde{x} \\ d\hat{x} + e\hat{y} + f\hat{z} &= \tilde{y} \\ g\hat{x} + h\hat{y} + i\hat{z} &= \tilde{z} \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{x} \\ \hat{y} \\ \hat{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \tilde{x} \\ \tilde{y} \\ \tilde{z} \end{bmatrix}$$

כאשר ווקטור הנעלמים הם $\begin{bmatrix} \hat{x} \\ \hat{y} \\ \hat{z} \end{bmatrix}$ ושאר האלמנטים ידועים. מכיון ש R מט'

סיבוב נובע כי $\begin{bmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{bmatrix}$ מט' אורטוגונלית (קיים הופכי והוא הטרנפוס

למט') ולכן מהווה לפי משפט בסיס פורש למרחב \mathbb{R}^3 ולכן מכאן נובע כי קיים פתרון יחיד למע' המשוואות הנ"ל והוא:

$$\begin{bmatrix} \hat{x} \\ \hat{y} \\ \hat{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \tilde{x} \\ \tilde{y} \\ \tilde{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \tilde{x} \\ \tilde{y} \\ \tilde{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & d & g \\ b & e & h \\ c & f & i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{x} \\ \tilde{y} \\ \tilde{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a\tilde{x} + d\tilde{y} + g\tilde{z} \\ b\tilde{x} + e\tilde{y} + h\tilde{z} \\ c\tilde{x} + f\tilde{y} + i\tilde{z} \end{bmatrix}$$

$$T^* = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \hat{x} \\ 0 & 1 & 0 & \hat{y} \\ 0 & 0 & 1 & \hat{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, R^* = \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = R_1 \text{ כלומר אם נבחר}$$

$$\text{יתקיים כי} \begin{bmatrix} \hat{x} \\ \hat{y} \\ \hat{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a\tilde{x} + d\tilde{y} + g\tilde{z} \\ b\tilde{x} + e\tilde{y} + h\tilde{z} \\ c\tilde{x} + f\tilde{y} + i\tilde{z} \end{bmatrix} \text{ כך ש}$$

$$R^*T^* = TR$$

כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

• **הנחה** (נניח נכונות עבור N):

- יהא $N \in \mathbb{N} \setminus \{0\}$ כלשהו. נניח את נכונות הטענה עבור כל $n \in \mathbb{N} \setminus \{0\}$ המקיים $n \leq N$.

• **צעד:**

- יהא סדרה של $N + 1$ סיבובים והזאות.

* נתובנן בסדרה של N הסיבובים והזאות הראשונים נסמנה X . מהנחת האינדוקציה נובע כי קיימת מט' סיבוב R^* ומט' הזאת T^* כך ש $X = R^*T^*$.

- נפריד למקרים זרים ומשלימים.

* אם האיבר האחרון ($N+1$) בסדרה הוא הזזה, נמסנה T_{n+1} אזי הסדרה כולה שקולה ל XT_{n+1} ראינו כי $X = R^*T^*$ ולכן מתקיים כי הסדרה שקולה ל $R^*T^*T_{n+1}$. מטענה 2 נובע כי קיימת מט' הזזה \tilde{T} כך ש $\tilde{T} = T^*T_{n+1}$ ולכן הסדרה כולה שקולה ל $R^*\tilde{T}$. כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

* אם האיבר האחרון ($N+1$) בסדרה הוא סיבוב, נסמנו R_{n+1} אזי הסדרה כולה שקולה ל XR_{n+1} ראינו כי $X = R^*T^*$ ולכן מתקיים כי הסדרה שקולה ל $R^*T^*R_{n+1}$. נתבונן בתת הסדרה T^*R_{n+1} זו סדרה באורך 2 ולכן מנכונות הטענה למקרה של סדרה אורך 2 קיימים מט' סיבוב R^{**} ומט' הזזה T^{**} כך ש $T^*R_{n+1} = R^{**}T^{**}$ ולכן הסדר שקולה לסדרה הבאה

$$XR_{n+1} = R^*T^*R_{n+1} = R^*(T^*R_{n+1}) = R^*R^{**}T^{**} = (R^*R^{**})T^{**}$$

מטענה 3 קיימת מט' סיבוב R^{***} כך ש $R^{***} = R^*R^{**}$ ולכן מכאן נובע כי הסדרה שקולה ל $R^{***}T^{**}$. כלומר הסדרה שקולה ל

$$XR_{n+1} = \dots = (R^*R^{**})T^{**} = R^{***}T^{**}$$

כלומר הטענה נכונה עבור מקרה זה.

הוכנו את הטענה באינדוקציה.

סעיף ב

הערה 4. לא ברור האם כדור הארץ מסתובב סביב צירו בשאלה או שלא. למען הפשטות אני מניח שלא.

כ

הערה 5. בפתרון אני מניח כי הלווין וכדור הארץ גופים תלת מימדיים, ומניח שהלווין סביב מישור XY . נסמן את המרחק של הלווין ממרכז כדור הארץ ב h . המט' המבורשת מוגדרת על ידי

$$X = T_1 R_1 T_2 R_2$$

$$R_1 = R_2 = R^\alpha = \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & 0 \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, T_1 = T_2^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & h \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{כאשר}$$

כי המט' פועלת על הווקטור באופן הבא $vX = vT_1 R_1 T_2 R_2$ (כלומר קודם T_1 ואז R_1 ואז T_2 ואז R_2).

נסמן

$$*: TR = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \tilde{x} \\ 0 & 1 & 0 & \tilde{y} \\ 0 & 0 & 1 & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a & b & c & 0 \\ d & e & f & 0 \\ g & h & i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & b & c & \tilde{x} \\ d & e & f & \tilde{y} \\ g & h & i & \tilde{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

נחשב את המט' במפורש:

$$T_1 R_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & h \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & 0 \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\stackrel{*}{=} \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & h \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

נבחי כי

$$T_2 = T_1^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -h \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2 R_2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -h \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & 0 \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\stackrel{*}{=} \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & -h \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ולכן

$$T_1 R_1 T_2 R_2 = \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & h \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & -h \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} (\cos(\alpha))^2 - (\sin(\alpha))^2 & -\sin(\alpha)\cos(\alpha) & 0 & h - h\cos(\alpha) \\ 2\sin(\alpha)\cos(\alpha) & (\cos(\alpha))^2 - (\sin(\alpha))^2 & 0 & -h\sin(\alpha) \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

כלומר המט' המפורשת היא:

$$T_1 R_1 T_2 R_2 = \begin{bmatrix} (\cos(\alpha))^2 - (\sin(\alpha))^2 & -\sin(\alpha)\cos(\alpha) & 0 & h - h\cos(\alpha) \\ 2\sin(\alpha)\cos(\alpha) & (\cos(\alpha))^2 - (\sin(\alpha))^2 & 0 & -h\sin(\alpha) \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

שאלה מספר 2

הערה 6. לא באמת ממש למדנו את הנושא הזה...

סעיף א

קלט:

- מודל.
- תמונת displacement.
- קורדינטות לתמונת דיספלייסמנט.
- נורמלים פאה במודל (יכול להיות normals faces ויכול להיות normals vertex) לא מוצא הבדל חשיבות משמעותית במקרה הזה.

פלט:

- מודל שיש בו יותר פרטים : יכול להראות יותר מחוספס.

אלגוריתם:

בעת הרנדור נזיז מעט כל vertex בכיוון הנורמל המתאים לו (המתקבל בקלט) לפי העוצמה של הערך המתקבל בדגימה מתמונת הdisplacement מהקור' של תמונת הדיספלייסמנט.

הערה 7. אם הפיקסל שחור - אל תזיז את הוורטקס לכיוון הנורמל כלל

הערה 8. אם הפיקסל לבן לגמרי - תזיז את הוורטקס לכיוון הנורמל בעוצמה מירבית

הערה 9. על כל ערך בין שחור ללבן (ע"ע אפור) תבצע את ההזזה הנ"ל באופן יחסי.

למה האלג' משמש

האלג' מאפשר לאמן לשמור תמונה של המודל ללא פרטים גאומטריים רבים ולשמור בנפרד את הפרטים של הפרטים של החספוסים בתמונה שחור לבן. ואז בעת הרנדור להשתמש בה על מנת לרנדור את המודל בעל פרטים מפורטים יותר.

יש כאן tradeoff:

- מצד אחד, חסכון במקום - כל אובייקט מיוצג על ידי פחות מאשים.
 - מצד שני, תקורה גדולה יותר של זמן רנדור (כעת המודל בקלט הוא לא מודל המטרה הסופי ועלינו לבצע עליו עוד נדבך של עיבוד גאומטרי).
- דוגמה 10.** נוכל לרנדור צמיג עם פרטים רבים יותר (לדוגמא החרכים בגומי השחור שלו) מבלי לשמור כל חרך כזה בגאומטריה של המודל אלא על ידי מפה נפרדת).

סעיף ב

(קוד שלא נבדק בפועל...מקווה שקולע לכוונת המשורר)..חסר גם הקוד שבוא אני מכניס את הקור' של הקור' פר צומת


```

#
#cpu renderer code
#
#define HIGHT 512
#define WIDTH HIGHT
#define CHANNELS 1

//...
//...
//...

glActiveTexture(GL_TEXTURE); //enable textures
//assuming the displacmnt buffer is already defined as GLubyte texels [HIGHT][WIDTH][CHANNELS];
glTexImage2D(GL_TEXTURE_2D, 0, GL_RGB, HIGHT, WIDTH , 0, GL_RGB, GL_UNSIGNED_BYTE, texels);

//...
//...
//...

#
#vshader.glsl code
#
#define INTENSEITY 10
in vec2 texcoord;
in vec4 vPosition;
in vec4 normal;
in vec4 in_color;
out vec4 f_color;
uniform sampler2D texMap;
void main(){
    f_color=in_color;
    gl_Position=INTENSEITY*texture2D(texMap,texcoord)*normal+vPosition;
}

#
#fshader.glsl code
#
in vec4 f_color;
out vec4 color;
void main(){
    in_color=color;

```

שאלה מספר 3

סעיף א

התנאי הוא שהקוונטריון יהיה על ספרת היחידה ב- \mathbb{R}^4 . כלומר התנאי הוא $\|q\| = 1$ כלומר התנאי על המקדמים הוא

$$a^2 + b^2 + c^2 + d^2 = 1$$

סעיף ב

בזוויות אוילר יש בעיה שנקראת גימבל לוק (נעלית גימבל) שיכולה להגרם משימוש בזוויות אוילר כמצב זה קרוה - המתשמש מאבד דרגת חופש באפשרות שלו לבטא את הסיבובים במערכת.

הבעיה הזו נפתרת על ידי שימוש בקוונטריונים (שיש להם אפילו דאבל קאבר/כסוי כפול של כל המעגלים האפשריים)

סעיף ג

עלידי אינטרפולציה לינארית בין שני מט' סיבוב אנחנו עלולים לא לקבל מט' סיבוב בשלבים מסויימים של האינטרפולציה (ואז הפעולה שהמט' תבצע על המודל לא תהיה סיבוב - אלא משהו אחר) היינו רוצים שלכל אורך האינטרפולציה נקבל סיבוב של המודל באופן חלק ואינטואיטיבי וכשזה לא קורה (כמו במקרה הזה) זה המוליד את הבעייתיות.

נדגים באמצעות דוגמא

תהא מט' סיבוב על מישור $X - Y$:

$$R^\alpha = \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 & 0 \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

עבור $\alpha = 90 \text{ deg}$ מקבלים כי

$$R^{90 \text{ deg}} = \begin{bmatrix} \cos(90) & -\sin(90) & 0 & 0 \\ \sin(90) & \cos(90) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

עבור $\alpha = -90 \text{ deg}$ מקבלים כי

$$R^{-90 \text{ deg}} = \begin{bmatrix} \cos(-90) & -\sin(-90) & 0 & 0 \\ \sin(-90) & \cos(-90) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

איטרפולציה לינארית בין $R^{-90 \text{ deg}}, R^{90 \text{ deg}}$

$$\forall t \in [0, 1] : R(t, R^{90 \text{ deg}}, R^{-90 \text{ deg}}) = tR^{90 \text{ deg}} + (1 - t)R^{-90 \text{ deg}}$$

עבור $t = 0.5$ מקבלים כי

$$\begin{aligned} R(0.5, R^{90 \text{ deg}}, R^{-90 \text{ deg}}) &= 0.5R^{90 \text{ deg}} + 0.5R^{-90 \text{ deg}} \\ &= 0.5 \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + 0.5 \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$R(0.5, R^{90 \text{ deg}}, R^{-90 \text{ deg}}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ כלומר}$$

בחצי הדרך) היא אינה מדרגה מלאה צ' ולכן אינה בסיס פורש למרחב \mathbb{R}^4 ולכן אינה מט' אוניטרית) ולכן אינה יכולה להיות מט' סיבוב. (למעשה היא שולחת את כל הקור' x, y לאפס.. מטילה את כל המודל רק על ציר z). ולכן זה הבעיות.

סעיף ד

הערה 11. מניסוח השאלה אני מניח שהריבוע הוא דו מימדי. (מהשאלה כתוב "מט' הטרנס' הדו מימדית)

נתבונן במט'

$$T_0 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, T_1 = \begin{bmatrix} \sqrt{2} & -\sqrt{2} & 5 \\ \sqrt{2} & \sqrt{2} & 5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ונבין מה מט' הסיום מורכבת

$$T_1 = SRT$$

• ממט' rotate בזווית 45 מעלות.

$$R = \begin{bmatrix} \cos(45) & -\sin(45) & 0 \\ \sin(45) & \cos(45) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- ממט' scale פי 2.

$$S = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- ממט' translate ב 5 יחידות בצירים x, y .

$$T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5 \\ 0 & 1 & 5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- נוכיח :

$$SRT = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5 \\ 0 & 1 & 5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sqrt{2} & -\sqrt{2} & 0 \\ \sqrt{2} & \sqrt{2} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5 \\ 0 & 1 & 5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sqrt{2} & -\sqrt{2} & 5 \\ \sqrt{2} & \sqrt{2} & 5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- על מנת לבצע את האינטרפולציה נרצה לבצע אינטרפולציה לכל אחד מהגורמים של המט'. scaling ו translation אפשר לאפשר את האינטרפולציה שלהם באופן קלאסי בלי בעיה.

$$\forall t \in [0, 1] : S(t) = \begin{bmatrix} 2t & 0 & 0 \\ 0 & 2t & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} -$$

$$\forall t \in [0, 1] : T(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5t \\ 0 & 1 & 5t \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} -$$

- הבעיה היא כאמור להשתמש באינטרפולציה לינארית לצורך מט' הסיבוב. הדרך הנכונה לעשות זאת היא במקרה הזה:

$$\forall t \in [0, 1] : R(t) = \begin{bmatrix} \cos(45 \cdot t) & -\sin(45 \cdot t) & 0 \\ \sin(45 \cdot t) & \cos(45 \cdot t) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

• לכן המט' המבוקשת היא

$$\begin{aligned}
 \forall t \in [0, 1] : A_{\text{animate}}(t) &= S(t) R(t) T(t) \\
 &= S(t) R(t) T(t) \\
 &= \begin{bmatrix} 2t & 0 & 0 \\ 0 & 2t & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos(45 \cdot t) & -\sin(45 \cdot t) & 0 \\ \sin(45 \cdot t) & \cos(45 \cdot t) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5t \\ 0 & 1 & 5t \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\
 &= \begin{bmatrix} 2t \cos(45 \cdot t) & -2t \sin(45 \cdot t) & 0 \\ 2t \sin(45 \cdot t) & 2t \cos(45 \cdot t) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 5t \\ 0 & 1 & 5t \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\
 &= \begin{bmatrix} 2t \cos(45 \cdot t) & -2t \sin(45 \cdot t) & 5t \\ 2t \sin(45 \cdot t) & 2t \cos(45 \cdot t) & 5t \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

כלומר המט' האינטרפולציה המתקבלת היא

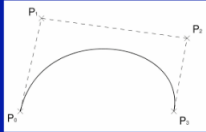
$$\boxed{\forall t \in [0, 1] : A_{\text{animate}}(t) = \begin{bmatrix} 2t \cos(45 \cdot t) & -2t \sin(45 \cdot t) & 5t \\ 2t \sin(45 \cdot t) & 2t \cos(45 \cdot t) & 5t \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}$$

שאלה מספר 4

נעזר בשקף המהמם הבא:

Bezier Curves*

- Another variant of the same game
- Instead of endpoints and tangents, four control points
 - points P_0 and P_3 are on the curve: $P(u=0) = P_0$, $P(u=1) = P_3$
 - points P_1 and P_2 are off the curve
 - $P'(u=0) = 3(P_1 - P_0)$, $P'(u=1) = 3(P_3 - P_2)$
- Convex Hull property
 - curve contained within convex hull of control points
- Gives more control knobs (series of points) than Hermite
- Scale factor (3) is chosen to make “velocity” approximately constant

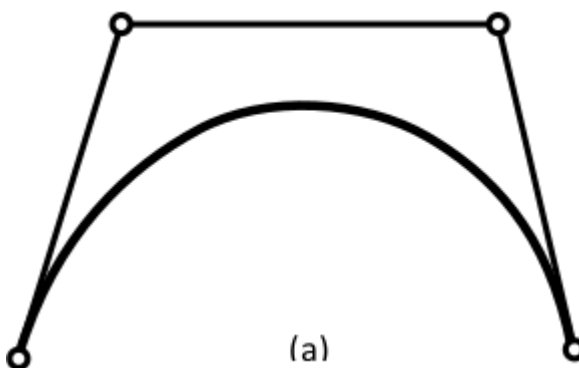


Comparison of Basic Cubic Splines

Type	Local Control	Continuity	Interpolation
Hermite	YES	C1	YES
Bezier	YES	C1	YES
Catmull-Rom	YES	C1	YES
Natural	NO	C2	YES
B-Splines	YES	C2	NO

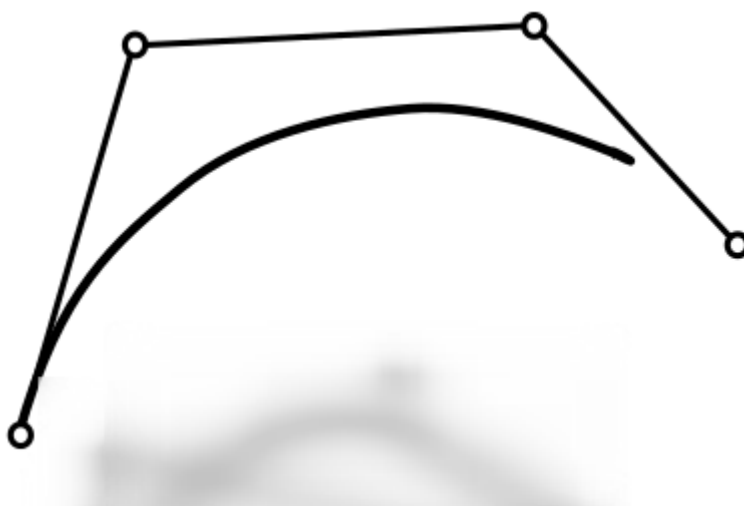
- Summary
 - Can't get C2, interpolation and local control with cubics

סעיף א



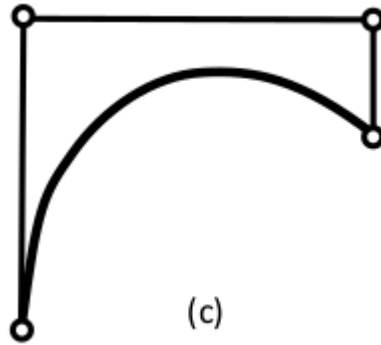
עקום (a)

ייתכן שהתקבל מבזייר.



עקום (b)

לא ייתכן שהתקבל מבזייר - נוגע רק ב point control במקום ב2.

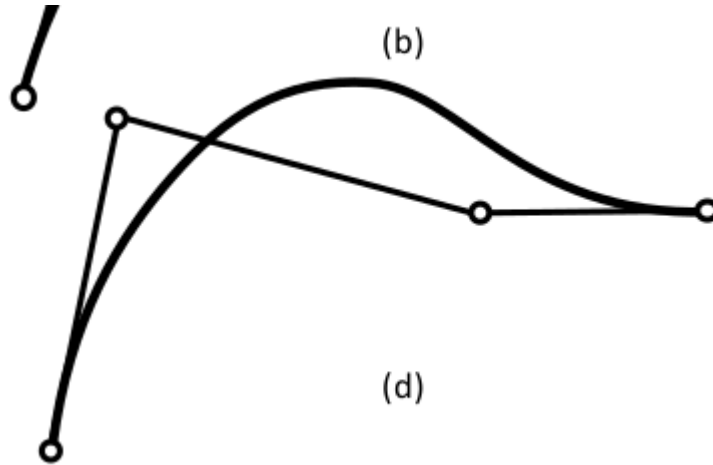


(c)

עקום (c)

לא ייתכן שהתקבל מבייר - הנגזרת של ה point control הימנית אינה מתאימה לנגזרת שמתוארת על ידי 2 ה points control הימניים.

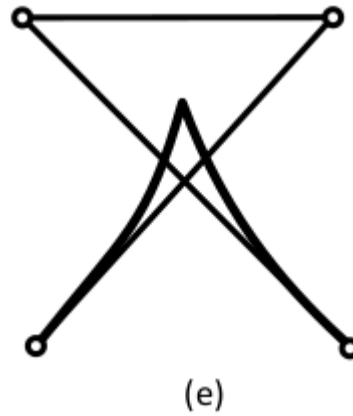
עקום (d) ייתכן שהתקבל מבייר.



(b)

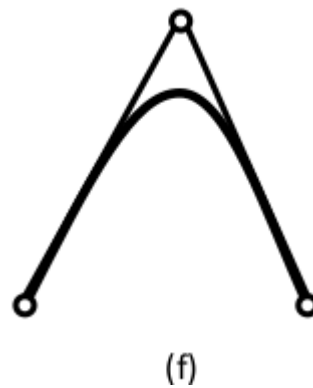
(d)

עקום (e) לא ייתכן שהתקבל מבייר. כי לא C_1 .



(e)

עקום (f) תוכן
 ייתכן שהתקבל מביזיר (נבחין כי כאן 2 הנקודות מתוך 4 מתכדות (אלו שרק משפיעות על הנגזרת))



(f)

סעיף ב

תשובה מהאינטואיציה: עקום בייזיר עובר בוודאות בקודת ההתחלה שלו ובנקודת הסיום שלו.

ולכן על מנת לקבל רציפות C^0 עלינו לדרוש כי $P_2 = Q_0$ כלומר נקודת הסיום של העקום הראשון תהווה את נקודת ההתחלה של העקום השני.
 על מנת לדרוש רציפות C^1 עלינו לוודא ש:

- $P_2 = Q_0$ ש

- שמתקיים $P_2 = \frac{P_1 + Q_1}{2}$ (כלומר במילים של בני אדם- P_2 נמצאת בדיוק באמצע הדרך בין P_1 ל Q_1).

ואז תהיה רציפות C^1 בין שני העקומים.

חישוב מפורש.

הזה הנחמד הסרטון לפי נובע כי

Quadratic

$$L_1(t) = (1 - t)P_1 + tP_2$$

$$Q_0(t) = (1 - t)L_0(t) + tL_1(t)$$

$$Q_0(t) = (1 - t)^2 P_0 + 2(1 - t)tP_1 + t^2 P_2$$

כלומר

$$P(t) = (1 - t)^2 P_0 + 2(1 - t)tP_1 + t^2 P_2$$

$$Q(t) = (1 - t)^2 Q_0 + 2(1 - t)tQ_1 + t^2 Q_2$$

על מנת לדרוש C^0 נדרוש

$$P(1) = Q(0)$$

כלומר

$$P(1) = (1 - 1)^2 P_0 + 2(1 - 1) \cdot 1 \cdot P_1 + 1^2 P_2 = P_2$$

$$Q(0) = (1 - 0)^2 Q_0 + 2(1 - 0) \cdot 0 \cdot Q_1 + 0^2 Q_2 = Q_0$$

כלומר

$$Q_0 = P_2$$

(בדיוק כמו שהסברנו קודם).

על מנת לדרוש C^1 נדרוש

$$P(1) = Q(0)$$

וגם

$$P'(1) = Q'(0)$$

מהדרישה $P(1) = Q(0)$ נובע כי $Q_0 = P_2$.
נגזור על מנת למצוא את הדרישה השנייה:

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}P(t) &= \frac{d}{dt} \left[(1-t)^2 P_0 + 2(1-t)tP_1 + t^2P_2 \right] \\ &= \frac{d}{dt} \left[[1-2t+t^2] P_0 + 2[t-t^2] P_1 + t^2P_2 \right] \\ &= [0-2+2t] P_0 + 2[1-2t] P_1 + 2tP_2 \\ &= 2(t-1) P_0 + 2(1-2t) P_1 + 2tP_2\end{aligned}$$

באופן דומה:

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}Q(t) &= \dots \\ &= 2(t-1) Q_0 + 2(1-2t) Q_1 + 2tQ_2\end{aligned}$$

נדרוש

$$\left[\frac{d}{dt}P(t) \right]_{t=1} = \left[\frac{d}{dt}Q(t) \right]_{t=0}$$

הנ"ל מתקיים אמ"מ:

$$\begin{aligned}\left[\frac{d}{dt}P(t) \right]_{t=1} &= \left[\frac{d}{dt}Q(t) \right]_{t=0} \\ \iff [2(t-1)P_0 + 2(1-2t)P_1 + 2tP_2]_{t=1} &= [2(t-1)Q_0 + 2(1-2t)Q_1 + 2tQ_2]_{t=0} \\ \iff [(t-1)P_0 + (1-2t)P_1 + tP_2]_{t=1} &= [(t-1)Q_0 + (1-2t)Q_1 + tQ_2]_{t=0} \\ \iff -P_1 + P_2 &= -Q_0 + Q_1 \\ \iff P_2 + Q_0 &= Q_1 + P_1\end{aligned}$$

already know we

$$Q_0 = P_2$$



$$2P_2 = Q_1 + P_1$$

$$\boxed{P_2 = \frac{Q_1 + P_1}{2}}$$

כלומר התנאים הם:

$$\frac{C^0}{C^1} \left| \begin{array}{l} Q_0 = P_2 \\ Q_0 = P_2 \end{array} \right. \text{ and } P_2 = \frac{Q_1 + P_1}{2}$$

סעיף ג

אז אחרי שראיתי את הסרטון ממקודם יותר קל לגשת לשאל הזו.
צריך לבטא את העקום במונחים של e הנתונה.

- $e(P_0, P_1, t)$ אינטרפולציה של הקו שמחבר בין P_0 ל P_1 .
- $e(P_1, P_2, t)$ אינטרפולציה של הקו שמחבר בין P_1 ל P_2 .
- עקום ביזייה $P(t)$ הוא למעשה אינטרפולציה בין שני הקווים הללו: כלומר

$$\forall t \in [0, 1] : P(t) = e(e(P_0, P_1, t), e(P_1, P_2, t), t)$$

בדיקת שפיות לתשובה של על הסעיף הזה. אנו יודעים הרי כי

$$\forall x, y \in \mathbb{R}^n : e(x, y, t) = tx + (1 - t)y$$

ולכן

$$e(P_0, P_1, t) = tP_0 + (1 - t)P_1$$

$$e(P_1, P_2, t) = tP_1 + (1 - t)P_2$$

$$\begin{aligned} \forall t \in [0, 1] : P(t) &= e(e(P_0, P_1, t), e(P_1, P_2, t), t) \\ &= te(P_0, P_1, t) + (1 - t)e(P_1, P_2, t) \\ &= t(tP_0 + (1 - t)P_1) + (1 - t)(P_1 + (1 - t)P_2) \\ &= t^2P_0 + t(1 - t)P_1 + (1 - t)P_1 + (1 - t)^2P_2 \\ &= t^2P_0 + 2(1 - t)P_1 + (1 - t)^2P_2 \end{aligned}$$

זוהי אכן זהה לנוסחא מהסרטון (עד כדי שנוי שם ל (P_2, P_1) :

Quadratic

$$L_1(t) = (1 - t)P_1 + tP_2$$

$$Q_0(t) = (1 - t)L_0(t) + tL_1(t)$$

$$Q_0(t) = (1 - t)^2P_0 + 2(1 - t)tP_1 + t^2P_2$$