

Opracowanie wirtualnego środowiska do symulacji dynamiki lotu bezzałogowych statków powietrznych

Wojciech Gajda – Igor Faliszewski

28listopada2023

Politechnika Warszawska



Agenda

- 1. Wprowadzenie
- 1.1 Motywacje
- 1.2 Cel projektu
- 2. Wstep teoretyczny
- 2.1 Dynamika statku powietrznego
- 2.2 Sterowanie statkiem powietrznym
- 2.3 Grafika komputerowa
- 3. Demo







































































Politechnika Warszawska











Politechnika Warszawska

4/37

► First item.

- ► First item.
- ► Second item.

- ► First item.
- ► Second item.
- ► Third item.

- ► First item.
- ▶ Second item.
- ► Third item.
- ► Fourth item.

- ► First item.
- ▶ Second item.
- ► Third item.
- ► Fourth item.
- ► Fifth item.

- ► First item.
- ► Second item.
- ► Third item.
- ► Fourth item.
- ▶ Fifth item. Extra text in the fifth item.

Wstep teoretyczny

Wstep teoretyczny



There is nothing so practical as a good theory.

Lewin Kurt

Wstep teoretyczny

66

There is nothing so practical as a good theory.

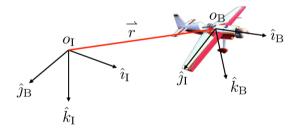
Lewin Kurt

Nie ma osobnej ani teorii, ani praktyki inżynierskiej, jest tylko wspólna sztuka inżynierska.

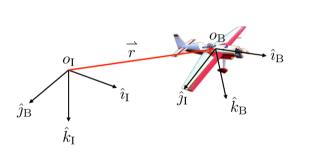
prof. Jan Oderfeld

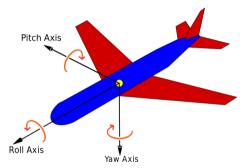
Dynamika lotu

Dynamika lotu



Dynamika lotu





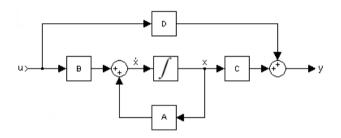
Równania stanu

$$egin{aligned} \dot{oldsymbol{x}}\left(t
ight) &= oldsymbol{A}oldsymbol{x}\left(t
ight) + oldsymbol{B}oldsymbol{u}\left(t
ight) \ oldsymbol{y}\left(t
ight) &= oldsymbol{C}oldsymbol{x}\left(t
ight), oldsymbol{u}\left(t
ight), oldsymbol{u}\left(t
ight) \ oldsymbol{y}\left(t
ight) &= oldsymbol{g}\left(t, oldsymbol{x}\left(t
ight), oldsymbol{u}\left(t
ight) \ oldsymbol{y}\left(t
ight) &= oldsymbol{g}\left(t, oldsymbol{x}\left(t
ight), oldsymbol{u}\left(t
ight) \ oldsymbol{y} \end{aligned}$$

Równania stanu

$$\begin{cases} \dot{\boldsymbol{x}}\left(t\right) = \boldsymbol{A}\boldsymbol{x}\left(t\right) + \boldsymbol{B}\boldsymbol{u}\left(t\right) \\ \boldsymbol{y}\left(t\right) = \boldsymbol{C}\boldsymbol{x}\left(t\right) + \boldsymbol{D}\boldsymbol{u}\left(t\right) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \dot{\boldsymbol{x}}\left(t\right) = \boldsymbol{f}\left(t, \boldsymbol{x}\left(t\right), \boldsymbol{u}\left(t\right)\right) \\ \boldsymbol{y}\left(t\right) = \boldsymbol{g}\left(t, \boldsymbol{x}\left(t\right), \boldsymbol{u}\left(t\right)\right) \end{cases}$$



▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.

- ▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.
- Skorzystać z algorytmu jawnego lub niejawnego algorytmu całkowania RR

- ▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.
- Skorzystać z algorytmu jawnego lub niejawnego algorytmu całkowania RR
- ► Algorytmy jawne:

- ▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.
- Skorzystać z algorytmu jawnego lub niejawnego algorytmu całkowania RR
- ► Algorytmy jawne:
 - ► Euler: $\boldsymbol{x}(t + \Delta t) = \boldsymbol{x}(t) + \Delta t \cdot \dot{\boldsymbol{x}}$

- ▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.
- Skorzystać z algorytmu jawnego lub niejawnego algorytmu całkowania RR
- ► Algorytmy jawne:
 - ► Euler: $\boldsymbol{x}(t + \Delta t) = \boldsymbol{x}(t) + \Delta t \cdot \dot{\boldsymbol{x}}$
 - ► Rugge-Kutty 4 rzędu

- ▶ Przed zastosowaniem algorytmu obniżyć rząd równania różniczkowego.
- Skorzystać z algorytmu jawnego lub niejawnego algorytmu całkowania RR
- ► Algorytmy jawne:
 - ► Euler: $\boldsymbol{x}(t + \Delta t) = \boldsymbol{x}(t) + \Delta t \cdot \dot{\boldsymbol{x}}$
 - ► Rugge-Kutty 4 rzędu
- ► Algorytmy niejawne

Położenie i orientacja:

$$oldsymbol{y} = egin{bmatrix} x \ y \ z \ arphi \ \Theta \ \Psi \end{bmatrix}_W egin{bmatrix} u b \ y \ z \ q_0 \ q_x \ q_y \ q_z \end{bmatrix}_W$$

Politechnika Warszawska

Położenie i orientacja:

$$oldsymbol{x} = egin{bmatrix} x \ y \ z \ arphi \ \Theta \ \Psi \end{bmatrix}_W egin{bmatrix} u \ y \ z \ q_0 \ q_x \ q_y \ q_z \end{bmatrix}_W egin{bmatrix} x \ y \ z \ P \ Q \ R \end{bmatrix}_M$$

Położenie i orientacja:

Prędkości:

Stan układu:

$$oldsymbol{y} = egin{bmatrix} x \ y \ z \ arphi \ \Theta \ \Psi \end{bmatrix}_W egin{bmatrix} ubb \ q_0 \ q_x \ q_y \ q_z \end{bmatrix}_W$$

$$oldsymbol{x} = egin{bmatrix} v_x \ v_y \ v_z \ P \ Q \ R \end{bmatrix}_B$$

$$egin{bmatrix} oldsymbol{y} \ oldsymbol{x} \ dots \ \end{bmatrix}$$

▶ Prędkość to pochodna położenia

$$\dot{\boldsymbol{y}} = T(\boldsymbol{y}, \boldsymbol{x})$$

▶ Prędkość to pochodna położenia

$$\dot{\boldsymbol{y}} = T(\boldsymbol{y}, \boldsymbol{x})$$

Zasada zmienności pędu i krętu, czyli uogólniona II zasada dynamiki Newtona

$$egin{bmatrix} rac{dar{p}}{dt} \ rac{dar{L}}{dt} \end{bmatrix} = egin{bmatrix} ar{F} \ ar{M} \end{bmatrix} = m{f}$$

▶ Prędkość to pochodna położenia

$$\dot{\boldsymbol{y}} = T(\boldsymbol{y}, \boldsymbol{x})$$

Zasada zmienności pędu i krętu, czyli uogólniona II zasada dynamiki Newtona

$$egin{bmatrix} rac{d ec{oldsymbol{p}}}{dt} \ rac{d ec{oldsymbol{L}}}{dt} \end{bmatrix} = egin{bmatrix} ec{oldsymbol{F}} \ ec{oldsymbol{M}} \end{bmatrix} = oldsymbol{f}$$

$$M\dot{x} + \Omega(x)Mx = f$$

Siły i momenty działające na samolot:

ightharpoonup Siła grawitacji f_G

- lacktriangle Siła grawitacji f_G
- lacktriangle Ciąg silników i moment oporowy f_R
- lacktriangle Ciąg silników marszowych f_J

- lacktriangle Siła grawitacji f_G
- lacktriangle Ciąg silników i moment oporowy f_R
- ightharpoonup Ciąg silników marszowych f_J
- ightharpoonup Oddziaływanie aerodynamiczne f_A

- lacktriangle Siła grawitacji f_G
- lacktriangle Ciąg silników i moment oporowy f_R
- ightharpoonup Ciąg silników marszowych f_J
- ightharpoonup Oddziaływanie aerodynamiczne f_A
- ightharpoonup Siły zewnętrzne f_{OUT}

$$F = k_F \rho S R^2 \omega^2$$

$$F = k_F \rho S R^2 \omega^2$$

$$M = k_M \rho S R^3 \omega^2$$

$$F = k_F \rho S R^2 \omega^2$$

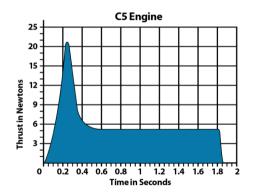
$$T \frac{d\omega}{dt} + \omega = \omega_{ZADANA}$$

$$M = k_M \rho S R^3 \omega^2$$

Model matematyczny statku powietrznego V Ciąg silnika marszowego:

Politechnika Warszawska

Ciąg silnika marszowego:



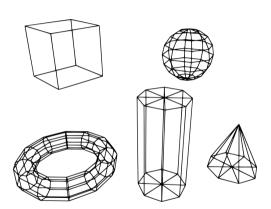
$$f_{A} = \frac{1}{2} \rho V_{T}^{2} SC(\alpha, \beta, x, \delta, ...)$$

$$f_{A} = \frac{1}{2} \rho V_{T}^{2} SC(\alpha, \beta, x, \delta, ...)$$

$$f_{A} = \frac{1}{2}\rho V_{T}^{2}SC\left(\alpha, \beta, x, \delta, ...\right) \qquad C \approx C0 + \frac{dC}{d\alpha}\alpha + \frac{dC}{d\beta}\beta + \frac{dC}{d\beta}\beta + \frac{dC}{dx}x + \frac{dC}{d\delta}\delta$$

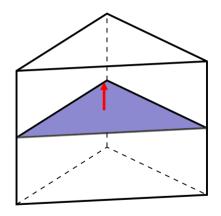






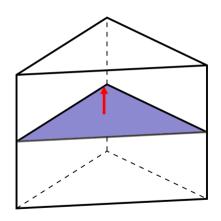
Kolizje II

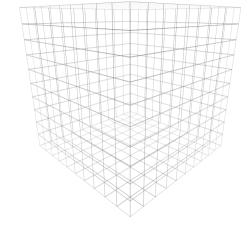
Kolizje II



Politechnika Warszawska

Kolizje II

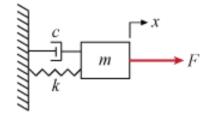




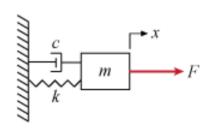
Politechnika Warszawska

Kolizje III

Kolizje III



Kolizje III





$$ec{m{j}} = \int_{t_0}^{t_1} ec{m{F}} dt$$

$$ec{m{j}} = \int_{t_0}^{t_1} ec{m{F}} dt$$

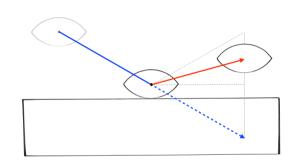
$$j_r\left(\boldsymbol{M}, \vec{\boldsymbol{v}}, ..., COR\right)$$

$$ec{m{j}} = \int_{t_0}^{t_1} ec{m{F}} dt$$

$$j_r\left(\boldsymbol{M}, \vec{\boldsymbol{v}}, ..., COR\right)$$

$$ec{m{j}} = \int_{t_0}^{t_1} ec{m{F}} dt$$

 $j_r\left(\boldsymbol{M}, \vec{\boldsymbol{v}}, ..., COR\right)$

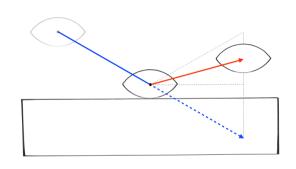


Kolizje IV

$$ec{m{j}} = \int_{t_0}^{t_1} ec{m{F}} dt$$

$$j_r(\boldsymbol{M}, \vec{\boldsymbol{v}}, ..., COR)$$

$$j_f\left(\boldsymbol{M}, \vec{\boldsymbol{v}}, ..., \mu_s, \mu_d\right)$$



Zasada zachowania pędu \vec{p} i zasada zachowania momentu pędu (krętu) \vec{L} .

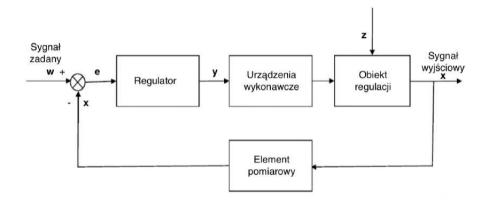
Zasada zachowania pędu \vec{p} i zasada zachowania momentu pędu (krętu) \vec{L} .

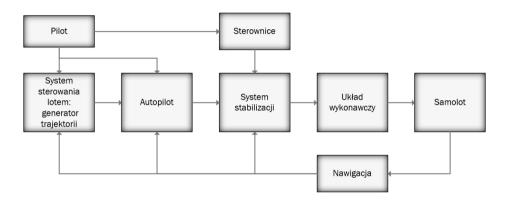
$$\begin{bmatrix} \vec{\boldsymbol{p}}_{przed} \\ \vec{\boldsymbol{L}}_{przed} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vec{\boldsymbol{p}}_{po} \\ \vec{\boldsymbol{L}}_{po} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \vec{\boldsymbol{p}}_{pocisku} \\ \vec{\boldsymbol{L}}_{pocisku} \end{bmatrix}$$

Zasada zachowania pędu \vec{p} i zasada zachowania momentu pędu (krętu) \vec{L} .

$$\begin{bmatrix} \vec{p}_{przed} \\ \vec{L}_{przed} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vec{p}_{po} \\ \vec{L}_{po} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \vec{p}_{pocisku} \\ \vec{L}_{pocisku} \end{bmatrix}$$

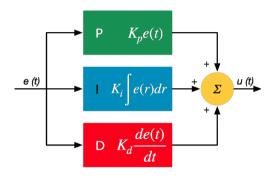
$$m{M} egin{bmatrix} ec{m{v}}_{przed} \ ec{m{\omega}}_{przed} \end{bmatrix} = m{M} egin{bmatrix} ec{m{v}}_{po} \ ec{m{\omega}}_{po} \end{bmatrix} + m_{pocisku} egin{bmatrix} ec{m{v}}_{pocisku} imes ec{m{v}}_{pocisku} imes ec{m{v}}_{pocisku} \end{bmatrix}$$



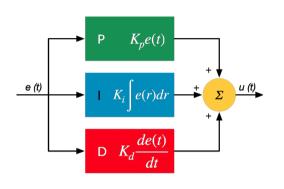


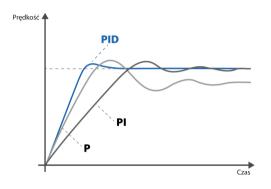
Regulator PID

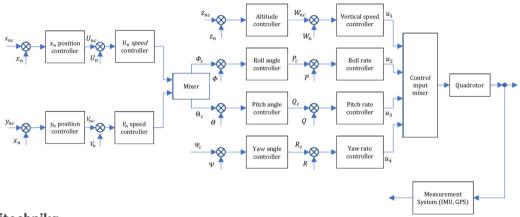
Regulator PID



Regulator PID







Politechnika Warszawska

Czujniki:

ightharpoonup Żyroskop

- ► Żyroskop
- ► Akcelerometer

- ► Żyroskop
- ► Akcelerometer
- ► Barometer

- ▶ Żyroskop
- ► Akcelerometer
- ► Barometer
- ► Czujnik prędkości powietrza

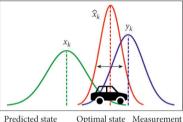
- ▶ Żyroskop
- ► Akcelerometer
- **▶** Barometer
- ► Czujnik prędkości powietrza
- ► Nawigacja satelitarna

- ▶ Żyroskop
- ► Akcelerometer
- ► Barometer
- ► Czujnik prędkości powietrza
- ► Nawigacja satelitarna
- ► Radar, sonar, lidar

Czujniki:

- ▶ Żyroskop
- ► Akcelerometer
- ► Barometer
- ► Czujnik prędkości powietrza
- ► Nawigacja satelitarna
- ► Radar, sonar, lidar

Filtr Kalmana:



estimate

Optimal state Measurement estimate

Potok renderowania I

Shadery I

GPU I

Cieniowanie i model oświetlenia I

Renderowanie interfejsu I

Obsługa kontrolera I

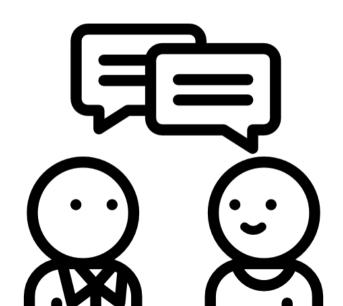
Krzywa łańcuchowa I

Demo

Testy α



Dyskusja



Politechnika Warszawska

Literatura

[Energies, 2022] Quadrotor Model for Energy Consumption Analysis Jacewicz, Mariusz and Żugaj, Marcin and Głebocki, Robert and Bibik, Przemysław

Collision Response and Coulomb Friction https: //gafferongames.com/post/collision response and coulomb friction/

Dziękuje za uwagę!