AIRCRAFT FIGHT SIMULATOR INCLUDING AIR TO AIR MISSILES

FELIS ADAM, SALA JAKUB

AGENDA

- Wstępny opis projektu
- ANALIZA WYMAGAŃ PROJEKTOWYCH
- Przegląd technologii
- Rozwiązania inżynierskie
- DYNAMIKA SAMOLOTU
- Dynamika Pocisków
- Możliwość rozszerzeń
- Podsumowanie
- BIBLIOGRAFIA

WSTĘPNY OPIS PROJEKTU

- APLIKACJA NA KOMPUTERY STACJONARNE
- STWORZENIE SYMULATORA DYNAMIKI SAMOLOTU
- STWORZENIE SYMULATORA DYNAMIKI POCISKÓW
- MODUŁ WIZUALIZACJI LOTU
 - WIDOK PILOTA
 - WIDOK Z ZIEMII
- MODUŁ WIZUALIZACJI OBLICZEŃ
- Moduł Rozgrywki sieciowej

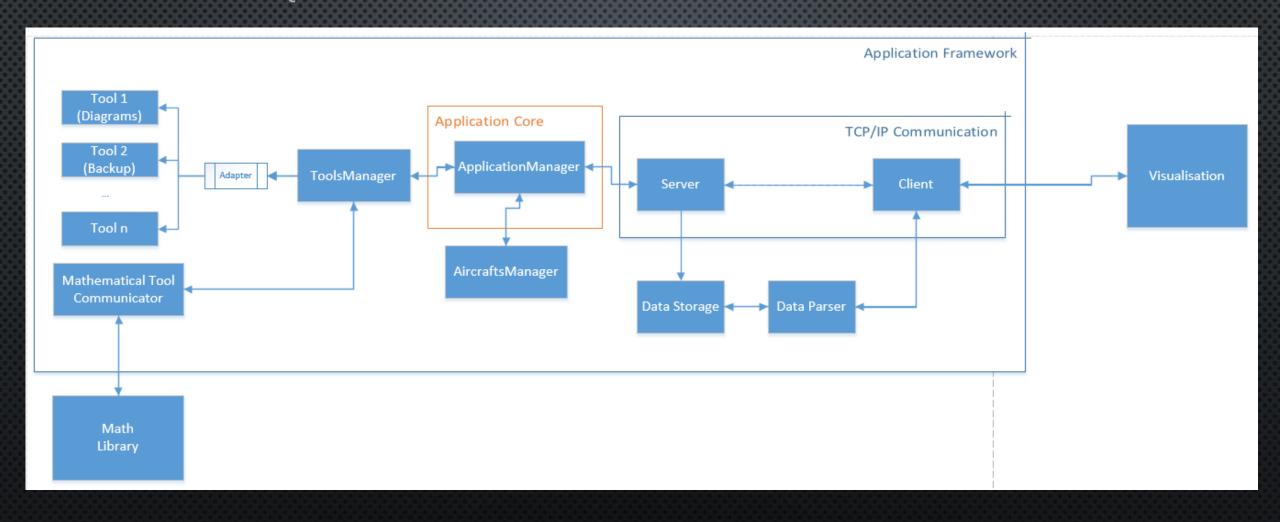
ANALIZA WYMAGAŃ PROJEKTOWYCH

- WIERNY REALIOM MODUŁ DYNAMIKI
- Niezawodność współdziałania komponentów aplikacji
- PŁYNNOŚĆ ANIMACJI
- PRZYJAZNY, INTUICYJNY INTERFEJS UŻYTKOWNIKA

PRZEGLĄD TECHNOLOGII

- BIBLIOTEKI MATEMATYCZNE
 - MATLAB
 - OCTAVE
- WIZUALIZACJA
 - Unity
 - .NET WPF
 - OXYPLOT

ROZWIĄZANIA INŻYNIERSKIE – DESIGN APLIKACJI



ROZWIĄZANIA INŻYNIERSKIE – WZORCE PROJEKTOWE

- OBSERWATOR
- BUDOWNICZY
- STRATEGIE
- FASADA
- ADAPTER
- Nadzorca zadań

DYNAMIKA SAMOLOTU – OZNACZENIA

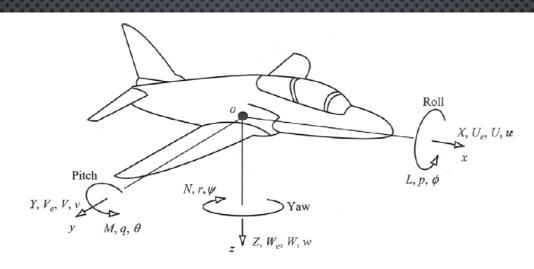
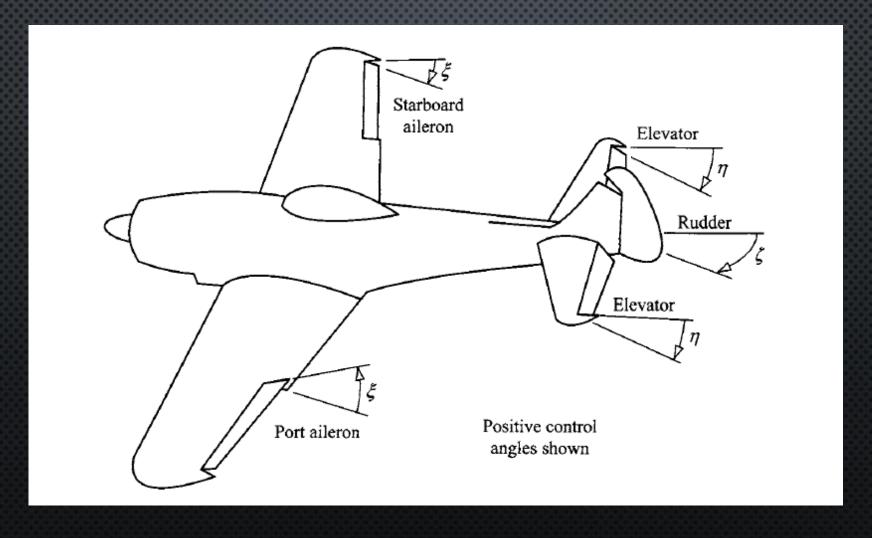


Figure 2.3 Motion variables notation.

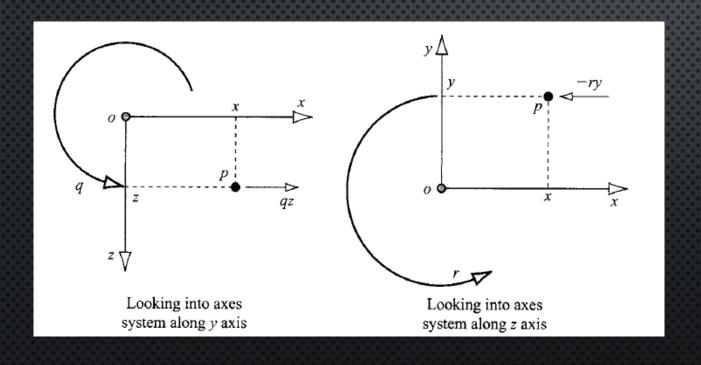
 Table 2.1
 Summary of motion variables

Aircraft axis	Trimmed equilibrium			Perturbed		
	ox	oy	OZ	ox	oy	oz
Force	0	0	0	X	Ÿ	Z
Moment	0	0	0	L	M	N
Linear velocity	U_e	V_e	W_e	U	V	W
Angular velocity	0	0	0	р	q	r
Attitude	0	θ_e	0	ϕ	$\dot{\theta}$	ψ

DYNAMIKA SAMOLOTU - STEROWANIE



DYNAMIKA SAMOLOTU — LOKALNE PRĘDKOŚCI PUNKTU



$$u = \dot{x} - ry + qz$$

$$v = \dot{y} - pz + rx$$

$$w = \dot{z} - qx + py$$

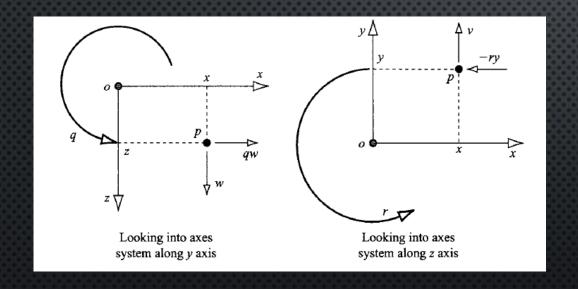
$$\dot{x} = \dot{y} = \dot{z} = 0$$

$$u = -ry + qz$$

$$v = -pz + rx$$

$$w = -qx + py$$

DYNAMIKA SAMOLOTU – LOKALNE PRZYSPIESZENIA PUNKTU



$$a_x = \dot{u} - rv + qw$$

$$a_y = \dot{v} - pw + ru$$

$$a_z = \dot{w} - qu + pv$$

DYNAMIKA SAMOLOTU — PRZYSPIESZENIA W UKŁADZIE GLOBALNYM

$$u' = U + u = U - ry + qz$$

 $v' = V + v = V - pz + rx$
 $w' = W + w = W - qx + py$

$$a'_{x} = \dot{u'} - rv' + qw'$$

$$a'_{y} = \dot{v'} - pw' + ru'$$

$$a'_{z} = \dot{w'} - qu' + pv'$$

$$\dot{u}' = \dot{U} - \dot{r}y + \dot{q}z$$

$$\dot{v}' = \dot{V} - \dot{p}z + \dot{r}x$$

$$\dot{w}' = \dot{W} - \dot{q}x + \dot{p}y$$

$$a'_{x} = \dot{U} - rV + qW - x(q^{2} + r^{2}) + y(pq - \dot{r}) + z(pr + \dot{q})$$

$$a'_{y} = \dot{V} - pW + rU + x(pq + \dot{r}) - y(p^{2} + r^{2}) + z(qr - \dot{p})$$

$$a'_{z} = \dot{W} - qU + pV + x(pr - \dot{q}) + y(qr + \dot{p}) - z(p^{2} + q^{2})$$

DYNAMIKA SAMOLOTU - SIŁY I MOMENTY

$$\sum \delta m a'_x = X$$

$$\sum \delta m a'_y = Y$$

$$\sum \delta m a'_z = Z$$

$$\sum \delta mx = \sum \delta my = \sum \delta mz$$

$$m(\dot{U} - rV + qW) = X$$

$$m(\dot{V} - pW + rU) = Y$$

$$m(\dot{W} - qU + pV) = Z$$

$$\begin{split} I_x &= \sum \delta m(y^2 + z^2) & I_{xy} &= \sum \delta mxy \\ I_y &= \sum \delta m(x^2 + z^2) & I_{xz} &= \sum \delta mxz \\ I_z &= \sum \delta m(x^2 + y^2) & I_{yz} &= \sum \delta myz \end{split}$$

$$\sum \delta m(ya_z'-za_y')=L$$

$$\begin{split} \dot{p} \sum \delta m(y^2+z^2) + qr \sum \delta m(y^2-z^2) + (r^2-q^2) \sum \delta myz \\ - (pq+\dot{r}) \sum \delta mxz + (pr-\dot{q}) \sum \delta mxy = L \end{split}$$

DYNAMIKA SAMOLOTU – MOMENTY UPROSZCZENIA

$$I_x\dot{p} - (I_y - I_z)qr + I_{xy}(pr - \dot{q}) - I_{xz}(pq + \dot{r}) + I_{yz}(r^2 - q^2) = L$$

$$I_y\dot{q} - (I_x - I_z)pr + I_{yz}(pq - \dot{r}) + I_{xz}(p^2 - r^2) + I_{xy}(qr + \dot{p}) = M$$

$$I_z\dot{r} - (I_x - I_y)pq - I_{yz}(pr + \dot{q}) + I_{xz}(qr - \dot{p}) + I_{xy}(q^2 - p^2) = N$$

$$I_{xy} = 0$$
$$I_{yz} = 0$$

$$I_x\dot{p} - (I_y - I_z)qr - I_{xz}(pq + \dot{r}) = L$$

 $I_y\dot{q} - (I_x - I_z)pr + I_{xz}(p^2 - r^2) = M$
 $I_z\dot{r} - (I_x - I_y)pq + I_{xz}(qr - \dot{p}) = N$

DYNAMIKA SAMOLOTU — ZEWNĘTRZNE SIŁY I MOMENTY

$$m(\dot{U} - rV + qW) = X_a + X_g + X_c + X_p + X_d$$

$$m(\dot{V} - pW + rU) = Y_a + Y_g + Y_c + Y_p + Y_d$$

$$m(\dot{W} - qU + pV) = Z_a + Z_g + Z_c + Z_p + Z_d$$

$$I_{x}\dot{p} - (I_{y} - I_{z})qr - I_{xz}(pq + \dot{r}) = L_{a} + L_{g} + L_{c} + L_{p} + L_{d}$$

$$I_{y}\dot{q} + (I_{x} - I_{z})pr + I_{xz}(p^{2} - r^{2}) = M_{a} + M_{g} + M_{c} + M_{p} + M_{d}$$

$$I_{z}\dot{r} - (I_{x} - I_{y})pq + I_{xz}(qr - \dot{p}) = N_{a} + N_{g} + N_{c} + N_{p} + N_{d}$$

DYNAMIKA SAMOLOTU — ZEWNĘTRZNE SIŁY I MOMENTY — LINEARYZACJA

$$X_d = Y_d = Z_d = L_d = M_d = N_d = 0$$

$$V_e = 0$$

$$U = U_e + u$$
$$V = V_e + v = v$$
$$W = W_e + w$$

$$\begin{split} m(\dot{u} + qW_e) &= X_a + X_g + X_c + X_p \\ m(\dot{v} - pW_e + rU_e) &= Y_a + Y_g + Y_c + Y_p \\ m(\dot{w} - qU_e) &= Z_a + Z_g + Z_c + Z_p \\ I_x\dot{p} - I_{xz}\dot{r} &= L_a + L_g + L_c + L_p \\ I_y\dot{q} &= M_a + M_g + M_c + M_p \\ I_z\dot{r} - I_{xz}\dot{p} &= N_a + N_g + N_c + N_p \end{split}$$

DYNAMIKA SAMOLOTU — ZEWNĘTRZNE SIŁY I MOMENTY — ODDZIAŁYWANIE GRAWITACYJNEI

$$L_g = M_g = N_g = 0$$

$$\begin{bmatrix} X_{g_e} \\ X_{g_e} \\ X_{g_e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -mg\sin\theta_e \\ 0 \\ mg\cos\theta_e \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} X_g \\ X_g \\ X_g \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \psi & -\theta \\ -\psi & 1 & \phi \\ \theta & -\phi & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_{g_e} \\ X_{g_e} \\ X_{g_e} \end{bmatrix}$$

$$X_g = -mg\sin\theta_e - mg\theta\cos\theta_e$$

$$Y_g = mg\psi\sin\theta_e + mg\phi\cos\theta_e$$

$$Z_g = mg\cos\theta_e - mg\theta\sin\theta_e$$

DYNAMIKA SAMOLOTU – ZEWNĘTRZNE SIŁY I MOMENTY – SIŁA AERODYNAMICZNA

$$X_{a} = X_{a_{e}} + \left(\frac{\partial X}{\partial u}u + \frac{\partial^{2}X}{\partial u^{2}}\frac{u^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial u^{3}}\frac{u^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial u^{4}}\frac{u^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ \left(\frac{\partial X}{\partial v}v + \frac{\partial^{2}X}{\partial v^{2}}\frac{v^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial v^{3}}\frac{v^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial v^{4}}\frac{v^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ \left(\frac{\partial X}{\partial w}w + \frac{\partial^{2}X}{\partial w^{2}}\frac{w^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial w^{3}}\frac{w^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial w^{4}}\frac{w^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ \left(\frac{\partial X}{\partial p}p + \frac{\partial^{2}X}{\partial p^{2}}\frac{p^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial p^{3}}\frac{p^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial p^{4}}\frac{p^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ \left(\frac{\partial X}{\partial q}q + \frac{\partial^{2}X}{\partial q^{2}}\frac{q^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial q^{3}}\frac{q^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial q^{4}}\frac{q^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ \left(\frac{\partial X}{\partial r}r + \frac{\partial^{2}X}{\partial r^{2}}\frac{r^{2}}{2!} + \frac{\partial^{3}X}{\partial r^{3}}\frac{r^{3}}{3!} + \frac{\partial^{4}X}{\partial r^{4}}\frac{r^{4}}{4!} + \ldots\right)$$

$$+ terms in \dot{u}, \dot{v}, \dot{w}, \dot{p}, \dot{q}, \dot{r}$$

+ terms in higher order derivatives

$$X_{a} = X_{a_{e}} + \frac{\partial X}{\partial u}u + \frac{\partial X}{\partial v}v + \frac{\partial X}{\partial w}w + \frac{\partial X}{\partial p}p + \frac{\partial X}{\partial q}q + \frac{\partial X}{\partial r}r + \frac{\partial X}{\partial \dot{w}}\dot{w}$$
$$X_{a} = X_{a_{e}} + \mathring{X}_{u}u + \mathring{X}_{v}v + \mathring{X}_{w}w + \mathring{X}_{p}p + \mathring{X}_{q}q + \mathring{X}_{r}r + \mathring{X}_{\dot{w}}\dot{w}$$

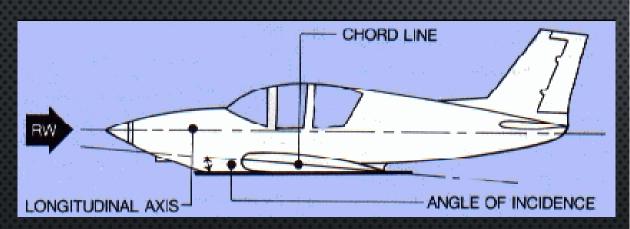
DYNAMIKA SAMOLOTU – ZEWNĘTRZNE SIŁY I MOMENTY – AERODYNAMIKA STEROWANIA I SIŁA NAPĘDOWA

$$M_c = \frac{\partial M}{\partial \xi} \xi + \frac{\partial M}{\partial \eta} \eta + \frac{\partial M}{\partial \zeta} \zeta$$

$$M_c = \mathring{M}_{\xi}\xi + \mathring{M}_{\eta}\eta + \mathring{M}_{\zeta}\zeta$$

$$Z_p = \mathring{Z}_{\tau} \tau$$

DYNAMIKA SAMOLOTU – PODZIAŁ RÓWNAŃ RUCHU



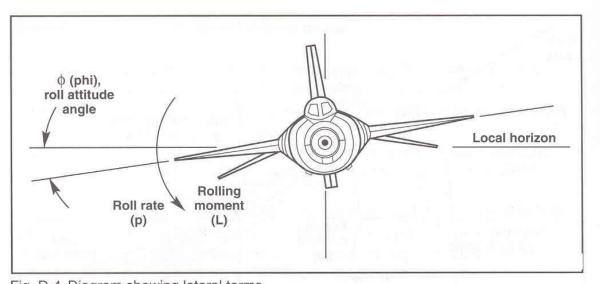


Fig. D-4. Diagram showing lateral terms.

DYNAMIKA SAMOLOTU — PODZIAŁ RÓWNAŃ RUCHU

$$\mathring{X}_v = \mathring{X}_p = \mathring{X}_r = \mathring{Z}_v = \mathring{Z}_p = \mathring{Z}_r = \mathring{M}_v = \mathring{M}_p = \mathring{M}_r = 0$$

$$\mathring{X}_{\xi} = \mathring{X}_{\zeta} = \mathring{Z}_{\xi} = \mathring{Z}_{\zeta} = \mathring{M}_{\xi} = \mathring{M}_{\zeta} = 0$$

$$\begin{split} m\dot{u} - \mathring{X}_u u - \mathring{X}_{\dot{w}} \dot{w} - \mathring{X}_w w - (\mathring{X}_q - mW_e)q + mg\theta\cos\theta_e &= \mathring{X}_\eta \eta + \mathring{X}_\tau \tau \\ - \mathring{Z}_u u + (m - \mathring{Z}_{\dot{w}}) \dot{w} - \mathring{Z}_w w - (\mathring{Z}_q + mU_e)q + mg\theta\sin\theta_e &= \mathring{Z}_\eta \eta + \mathring{Z}_\tau \tau \\ - \mathring{M}_u u - \mathring{M}_{\dot{w}} \dot{w} - \mathring{M}_w w + I_y \dot{q} - \mathring{M}_q q &= \mathring{M}_\eta \eta + \mathring{M}_\tau \tau \end{split}$$

 $-\mathring{L}_v v + I_x \dot{p} - \mathring{L}_p p - I_{xz} \dot{r} - \mathring{L}_r r = \mathring{L}_{\xi} \xi + \mathring{L}_{\zeta} \zeta$

 $-\mathring{N}_{v}v + I_{xz}\dot{p} - \mathring{N}_{p}p + I_{z}\dot{r} - \mathring{N}_{r}r = \mathring{N}_{\xi}\xi + \mathring{N}_{\zeta}\zeta$

DYNAMIKA SAMOLOTU — RÓWNANIE STANU — WERSJA LONGITUDINAL

$$M\dot{x}(t) = A'x(t) + B'u(t)$$

$$x^T(t) = [u \ w \ q \ \theta] \ u^T(t) = [\eta \ \tau]$$

$$M = egin{bmatrix} m & -\mathring{X}_{\dot{w}} & 0 & 0 \ 0 & (m - \mathring{Z}_{\dot{w}}) & 0 & 0 \ 0 & -\mathring{M}_{\dot{w}} & I_y & 0 \ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A' = \begin{bmatrix} \mathring{X}_u & \mathring{X}_w & (\mathring{X}_q - mW_e) & -mg\cos\theta_e \\ \mathring{Z}_u & \mathring{Z}_w & (\mathring{Z}_q + mU_e) & -mg\sin\theta_e \\ \mathring{M}_u & \mathring{M}_w & \mathring{M}_q & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B' = \begin{bmatrix} \mathring{X}_{\eta} & \mathring{X}_{\tau} \\ \mathring{Z}_{\eta} & \mathring{Z}_{\tau} \\ \mathring{M}_{\eta} & \mathring{M}_{\tau} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \tag{3.36}$$

$$A = \begin{bmatrix} \frac{\mathring{X}_{u}}{m} + \frac{\mathring{X}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{u}}{m(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} & \frac{\mathring{X}_{w}}{m} + \frac{\mathring{X}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{w}}{m(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} & \frac{\mathring{X}_{q}-mW_{e}}{m} + \frac{(\mathring{Z}_{q}+mU_{e})\mathring{X}_{\dot{w}}}{m(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} & -g\cos\theta e - \frac{\mathring{X}_{\dot{w}}g\sin\theta_{e}}{m-\mathring{Z}_{\dot{w}}} \\ \frac{\mathring{Z}_{u}}{m-\mathring{Z}_{\dot{w}}} & \frac{\mathring{Z}_{w}}{m-\mathring{Z}_{\dot{w}}} & \frac{\mathring{Z}_{q}+mU_{e}}{m-\mathring{Z}_{\dot{w}}} & \frac{-mg\sin\theta_{e}}{m-\mathring{Z}_{\dot{w}}} \\ \frac{\mathring{M}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{u}}{I_{y}(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} + \frac{\mathring{M}_{u}}{I_{y}} & \frac{\mathring{M}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{w}}{I_{y}(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} + \frac{\mathring{M}_{u}}{I_{y}} & \frac{(\mathring{Z}_{q}+mU_{e})\mathring{M}_{\dot{w}}}{I_{y}(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} + \frac{\mathring{M}_{q}}{I_{y}} & \frac{-\mathring{M}_{\dot{w}}mg\sin\theta_{e}}{I_{y}(m-\mathring{Z}_{\dot{w}})} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} \frac{\mathring{X}_{\eta}}{m} + \frac{\mathring{X}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{\eta}}{m(m - \mathring{Z}_{\dot{w}})} & \frac{\mathring{X}_{\tau}}{m} + \frac{\mathring{X}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{\tau}}{m(m - \mathring{Z}_{\dot{w}})} \\ \frac{\mathring{Z}_{\eta}}{m - \mathring{Z}_{\dot{w}}} & \frac{\mathring{Z}_{\tau}}{m - \mathring{Z}_{\dot{w}}} \\ \frac{\mathring{M}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{\eta}}{I_{y}(m - \mathring{Z}_{\dot{w}})} + \frac{\mathring{M}_{\eta}}{I_{y}} & \frac{\mathring{M}_{\dot{w}}\mathring{Z}_{\tau}}{I_{y}(m - \mathring{Z}_{\dot{w}})} + \frac{\mathring{M}_{\tau}}{I_{y}} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

DYNAMIKA SAMOLOTU – RÓWNANIE STANU – WERSJA LONGITUDINAL – PRZYBLIŻENIA

$$M = \begin{bmatrix} m' & -\frac{X_{\dot{w}}c}{V_0} & 0 & 0\\ 0 & (m' - \frac{Z_{\dot{w}}c}{V_0}) & 0 & 0\\ 0 & -\frac{M_{\dot{w}}c}{V_0} & I'_y & 0\\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A' = \begin{bmatrix} X_u & X_w & (X_q c - \dot{m} W_e) & -\dot{m} g \cos \theta_e \\ Z_u & Z_w & (X_q c - \dot{m} U_e) & -\dot{m} g \sin \theta_e \\ M_u & M_w & M_q c & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B' = \begin{bmatrix} V_0 X_{\eta} & V_0 X_{\tau} \\ V_0 Z_{\eta} & V_0 Z_{\tau} \\ V_0 M_{\eta} & V_0 M_{\tau} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$m' = \frac{m}{\frac{1}{2}\rho V_0 S}, \ I'_y = \frac{I_y}{\frac{1}{2}\rho V_0 S c}, \ U_e = V_0 \cos \theta_e, \ W_e = V_0 \sin \theta_e$$

$$A = \begin{bmatrix} \frac{X_u}{m'} - \frac{X_w Z_u c}{m'(Z_w c - V_0 m')} & \frac{X_w}{m'} - \frac{X_w Z_w c}{m'(Z_w c - V_0 m')} & \frac{X_q c - W_e m'}{m'} - \frac{X_w c (Z_q c + U_e m')}{m'(Z_w c - V_0 m')} & \frac{X_w c g \sin \theta_e}{Z_w c - V_0 m'} - g \cos \theta_e \\ - \frac{V_0 Z_w}{Z_w c - V_0 m'} & - \frac{V_0 Z_w}{Z_w c - V_0 m'} & - \frac{V_0 (Z_q c + U_e m')}{Z_w c - V_0 m'} & \frac{V_0 g m' \sin \theta_e}{Z_w c - V_0 m'} \\ \frac{M_u}{I'_y} - \frac{M_w Z_u c}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} & \frac{M_w}{I'_y} - \frac{M_w Z_w c}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} & \frac{M_q c}{I'_y} - \frac{M_w c (Z_q c + U_e m')}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} & \frac{M_w c g m' \sin \theta_e}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} \frac{V_0 X_\eta}{m'} - \frac{V_0 X_w Z_\eta c}{m'(Z_w c - V_0 m')} & \frac{V_0 X_\tau}{m'} - \frac{V_0 X_w Z_\tau c}{m'(Z_w c - V_0 m')} \\ - \frac{V_0^2 Z_\eta}{m'(Z_w c - V_0 m')} & - \frac{V_0^2 Z_\tau}{m'(Z_w c - V_0 m')} \\ \frac{V_0 M_\eta}{I'_y} - \frac{V_0 M_w Z_\eta c}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} & \frac{V_0 M_\tau}{I'_y} - \frac{V_0 M_w Z_\tau c}{I'_y (Z_w c - V_0 m')} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

DYNAMIKA SAMOLOTU — RÓWNANIE STANU — WERSJA LATERAL — PRZYBLIŻENIA

$$x^{T}(t) = \begin{bmatrix} v \ p \ r \ \phi \ \psi \end{bmatrix} \quad u^{T}(t) = \begin{bmatrix} \xi \ \zeta \end{bmatrix}$$

$$M = \begin{bmatrix} m' & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & I'_{x} & -I'_{xz} & 0 & 0 \\ 0 & -I'_{xz} & I'_{z} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A' = \begin{bmatrix} Y_{v} & (Y_{p}b + m'W_{e}) & (Y_{r}b - m'U_{e}) & m'g\cos\theta_{e} & m'g\sin\theta_{e} \\ L_{v} & L_{p}b & L_{r}b & 0 & 0 \\ N_{v} & N_{p}b & N_{r}b & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B' = \begin{bmatrix} V_{0}Y_{\xi} & V_{0}Y_{\zeta} \\ V_{0}L_{\xi} & V_{0}L_{\zeta} \\ V_{0}N_{\xi} & V_{0}N_{\zeta} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$m' = \frac{m}{\frac{1}{2}\rho V_{0}S}, \ I'_{x} = \frac{I_{x}}{\frac{1}{2}\rho V_{0}Sb}, \ I'_{z} = \frac{I_{z}}{\frac{1}{2}\rho V_{0}Sb}, \ I'_{xz} = \frac{I_{xz}}{\frac{1}{2}\rho V_{0}Sb}$$

$$A = \begin{bmatrix} \frac{SV_0Y_v\rho}{2m} & \frac{V_0(SY_pb\rho + 2m\sin\theta_e)}{2m} & \frac{V_0(SY_pb\rho + 2m\sin\theta_e)}{2m} & \frac{V_0(SY_rb\rho - 2m\cos\theta_e)}{2m} & g\cos\theta_e & g\sin\theta_e \\ -\frac{SV_0b\rho(I_zL_v + I_{xz}N_v)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & -\frac{SV_0b^2\rho(I_zL_p + I_{xz}N_p)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & -\frac{SV_0b^2\rho(I_zL_r + I_{xz}N_r)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & 0 & 0 \\ -\frac{SV_0b\rho(I_{xz}L_v + I_xN_v)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & -\frac{SV_0b^2\rho(I_{xz}L_r + I_xN_r)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} \frac{SV_0^2Y_\xi\rho}{2m} & -\frac{SV_0^2Y_\xi\rho}{2m} \\ -\frac{SV_0^2b\rho(I_zL_\xi + I_{xz}N_\xi)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & -\frac{SV_0^2V_\xi\rho}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} \\ -\frac{SV_0^2b\rho(I_{xz}L_\xi + I_xN_\xi)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} & -\frac{SV_0^2b\rho(I_{xz}L_r + I_xN_\zeta)}{2(I_{xz}^2 - I_xI_z)} \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

MOŻLIWOŚCI ROZSZERZEŃ

- Rozszerzenie aplikacji na inne platformy
 - MOBILNE
 - VR GOOGLE GLASS, VR GEAR, OCULUS VR
- Rozbudowywanie modelu dynamiki
 - Uwzględnienie oporów powietrza
 - Nierównomierny rozkład masy samolotu, masa funkcją czasu
 - Uwzględnienie grawitacji innych obiektów

PODSUMOWANIE

- ELEMENTY POZOSTAŁE DO IMPLEMENTACJI:
 - SKOŃCZENIE IMPLEMENTACJI DYNAMIKI SAMOLOTU
 - SKOŃCZENIE MODUŁU ROZGRYWKI SIECIOWEJ
 - SKOŃCZENIE MODUŁU WIZUALIZACJI
 - Stworzenie dynamiki pocisków
- PROBLEMY:
 - BRAK CZASU ☺
 - Brak kompletnych danych dotyczących modeli
 - BRAK SPECJALISTYCZNEJ WIEDZY O STEROWANIU SAMOLOTEM
 - NIE WIEMY JAK WYGLĄDA DYNAMIKA POCISKU

BIBLIOGRAFIA

- K.Marciniak materiały wykładowe projektowania rzeczywistości wirtualnej
- M.Cook Flight Dynamics Principles, 2nd Edition A Linear Systems Approach to Aircraft Stability and Control
- R.K.Heffley, W.F.Jewell Aircraft Handling Qualities Data