

Projekt 5

A18B0474P - Jiří Švamberg

12. listopadu 2020



KATEDRA
KYBERNETIKY



Obsah

1	Zadání	2
2	Zjednodušený model	3
2.1	Návrh zjednodušeného modelu	3
2.2	Stavový popis zjednodušeného modelu	4
2.3	Dosazení konkrétních hodnot	6
2.4	Grafy	7
3	Návrh regulátoru	11

1 Zadání

1. Navrhňte zjednodušený model soustavy kvadrotorová helikoptéra - břemeno
2. Pro zjednodušený model navrhňte regulátor
3. Implementujte regulátor do zjednodušeného modelu

2 Zjednodušený model

2.1 Návrh zjednodušeného modelu

Zjednodušený model budeme navrhovat ve 2D jako kyvadlo zavěšené na vozíku. Pro potřeby návrhu tohoto modelu budeme uvažovat lano závěsu jako dokonale nepružné, o stálé délce l a nulové hmotnosti $m_l = 0 \text{ kg}$. Úhel vychýlení závěsu od osy vozíku označíme jako φ . Jako těleso si představíme bezrozměrný hmotný bod o hmotnosti m . Pro jednoduché kyvadlo připevněné k nepohybujícímu se tělesu o kinetické energii $T = \frac{1}{2}mv^2$ a potenciální energii $V = -mgl \cos \varphi$ (obr. 1) platí pohybová rovnice:

$$\ddot{\varphi} + \frac{g}{l} \sin \varphi = 0$$

Po zavěšení jednoduchého kyvadla na vozík (obr. 2) budeme muset ještě do modelu přidat dynamiku vozíku o hmotnosti M . Na ten může působit síla ve směru osy x . Pro hmotný bod, zavěšený na laně budeme muset spočítat souřadnice $[u, v]$, jelikož při pohybu vozíku se nepohybuje po jasné trajektorii (kružnice, přímka):

$$\begin{aligned} u &= x + l \sin \varphi \rightarrow \dot{u} = \dot{x} + l\dot{\varphi} \cos \varphi \\ v &= -l \cos \varphi \rightarrow \dot{v} = l\dot{\varphi} \sin \varphi \end{aligned}$$

K odvození modelu využijeme Lagrangeovu metodu. Potenciální energii V budeme uvažovat stejnou, jako u jednoduchého kyvadla.

$$V = -mgl \cos \varphi$$

Jako základ pro vzorec kinetické energie použijeme vzorec kinetické energie obyčejného matematického kyvadla $T = \frac{1}{2}mv^2$. Musíme ale uvažovat rychlost ve směru všech souřadnic (x, u, v) .

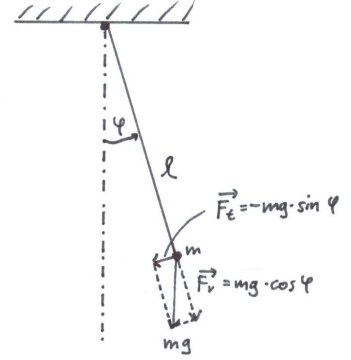
$$T = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\dot{u}^2 + \frac{1}{2}m\dot{v}^2$$

Po dosazení souřadnic pro hmotný bod zavěšený na laně dostaneme kinetickou energii ve tvaru:

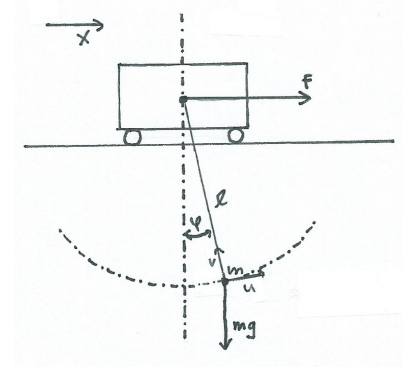
$$T = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m(\dot{x} + l\dot{\varphi} \cos \varphi)^2 + \frac{1}{2}m(l\dot{\varphi} \sin \varphi)^2$$

Zjistíme si Lagrangián $L = T - V$:

$$L = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m(\dot{x} + l\dot{\varphi} \cos \varphi)^2 + \frac{1}{2}m(l\dot{\varphi} \sin \varphi)^2 + mgl \cos \varphi$$



Obrázek 1: Schéma jednoduchého kyvadla



Obrázek 2: Schéma soustavy vozík-kyvadlo

, který nyní budeme parciálně derivovat.

$$\begin{aligned}\frac{\partial L}{\partial \dot{x}} &= M\dot{x} + 2m\dot{x} + ml\dot{\varphi} \cos \varphi \\ \frac{\partial L}{\partial x} &= 0 \\ \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} &= \dot{\varphi} l^2 m \sin(\varphi) + \dot{x} l m \cos(\varphi) + \dot{\varphi} l^2 m \cos^2(\varphi) \\ \frac{\partial L}{\partial \varphi} &= \dot{\varphi}^2 l^2 m \cos(\varphi) \sin(\varphi) - g l m \sin(\varphi) - \dot{\varphi} \dot{x} l m \sin(\varphi) - \dot{\varphi}^2 l^2 m \sin(\varphi) \cos(\varphi)\end{aligned}$$

Vztahy pro hledané dvě rovnice vypadají následovně:

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial L}{\partial x} &= f \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial L}{\partial \varphi} &= 0\end{aligned}$$

, kde f je síla působící na vozík. Nyní můžeme dopočítat dvě rovnice modelu vozík-kyvadlo.

$$\begin{aligned}M\ddot{x} + 2m\ddot{x} + \ddot{\varphi} l m \cos(\varphi) - \dot{\varphi} l m \sin(\varphi) &= f \\ \ddot{\varphi} l^2 m + \ddot{x} l m \cos(\varphi) - \dot{x} l m \sin(\varphi) + g l m \sin(\varphi) + l m \dot{\varphi} \dot{x} \sin(\varphi) &= 0\end{aligned}$$

thr Dále můžeme vyjádřit nejvyšší derivace:

$$\begin{aligned}\ddot{x} &= \frac{-\ddot{\varphi} l m \cos(\varphi) - \dot{\varphi} l m \sin(\varphi) + f}{M + 2m} \\ \ddot{\varphi} &= \frac{-\ddot{x} l m \cos(\varphi) + \dot{x} l m \sin(\varphi) - g l m \sin(\varphi) - l m \dot{\varphi} \dot{x} \sin(\varphi)}{l^2 m}\end{aligned}$$

Vidíme, že rovnice na sobě závisí. Můžeme tedy jednu dosadit do druhé a opačně.

$$\begin{aligned}\ddot{x} &= \frac{f - \dot{\varphi} l m \sin(\varphi) - \dot{x} m \cos(\varphi) \sin(\varphi) + g m \cos(\varphi) \sin(\varphi) + \dot{\varphi} \dot{x} m \cos(\varphi) \sin(\varphi)}{M + 2m - m \cos^2(\varphi)} \\ \ddot{\varphi} &= - \frac{f \cos(\varphi) - 2\dot{x} m \sin(\varphi) + 2g m \sin(\varphi) - M\dot{x} \sin(\varphi) + M g \sin(\varphi) + M \dot{\varphi} \dot{x} \sin(\varphi)}{l(M + 2m + m \cos^2(\varphi))} + \\ &\quad + \frac{2\dot{\varphi} \dot{x} m \sin(\varphi) - \dot{\varphi} l m \cos(\varphi)}{l(M + 2m + m \cos^2(\varphi))}\end{aligned}$$

2.2 Stavový popis zjednodušeného modelu

Zavedeme si stavové proměnné

$$\begin{aligned}x &= y_1 \\ \varphi &= y_2 \\ \dot{y}_1 = \dot{x} &= y_3 \\ \dot{y}_2 = \dot{\varphi} &= y_4 \\ f &= u\end{aligned}$$

Stavový popis systému uvažujeme ve tvaru:

$$\begin{aligned}\dot{x} &= \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \\ y &= \mathbf{C}\vec{x}\end{aligned}$$

, kde

$$\begin{aligned}\mathbf{A} &= \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial y_1} & \frac{\partial f_1}{\partial y_2} & \frac{\partial f_1}{\partial y_3} & \frac{\partial f_1}{\partial y_4} \\ \frac{\partial f_2}{\partial y_1} & \frac{\partial f_2}{\partial y_2} & \frac{\partial f_2}{\partial y_3} & \frac{\partial f_2}{\partial y_4} \\ \frac{\partial f_3}{\partial y_1} & \frac{\partial f_3}{\partial y_2} & \frac{\partial f_3}{\partial y_3} & \frac{\partial f_3}{\partial y_4} \\ \frac{\partial f_4}{\partial y_1} & \frac{\partial f_4}{\partial y_2} & \frac{\partial f_4}{\partial y_3} & \frac{\partial f_4}{\partial y_4} \end{bmatrix} \\ \mathbf{B} &= \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial u} \\ \frac{\partial f_2}{\partial u} \\ \frac{\partial f_3}{\partial u} \\ \frac{\partial f_4}{\partial u} \end{bmatrix} \\ \mathbf{C} &= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}\end{aligned}$$

Dosadíme do rovnic a budeme moct derivovat.

$$\begin{aligned}f_1 : \dot{y}_1 &= y_3 \\ f_2 : \dot{y}_2 &= y_4 \\ f_3 : \dot{y}_3 &= \frac{f - \dot{\varphi}lm \sin(\varphi) - \dot{x}m \cos(\varphi) \sin(\varphi) + gm \cos(\varphi) \sin(\varphi) + \dot{\varphi}\dot{x}m \cos(\varphi) \sin(\varphi)}{M + 2m - m \cos^2(\varphi)} \\ f_4 : \dot{y}_4 &= - \frac{f \cos(\varphi) - 2\dot{x}m \sin(\varphi) + 2gm \sin(\varphi) - M\dot{x} \sin(\varphi) + Mg \sin(\varphi) + M\dot{\varphi}\dot{x} \sin(\varphi)}{l(M + 2m + m \cos^2(\varphi))} + \\ &+ \frac{2\dot{\varphi}\dot{x}m \sin(\varphi) - \dot{\varphi}lm \cos(\varphi)}{l(M + 2m + m \cos^2(\varphi))}\end{aligned}$$

Po zderivování můžeme linearizovat. To chceme udělat okolo rovnovážného bodu, tj. $x = y_1 = 0$, $\varphi = y_2 = 0$, $\dot{x} = y_3 = 0$ a $\dot{\varphi} = y_4 = 0$, takže tyto hodnoty do vypočítaných hodnot dosadíme a dostaneme tak matice:

$$\begin{aligned}\mathbf{A} &= \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & \frac{gm}{M+m} & 0 & 0 \\ 0 & -\frac{mg+Mg}{l(M+3m)} & 0 & 0 \end{bmatrix} \\ \mathbf{B} &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{1}{M+m} \\ \frac{-1}{l(M+3m)} \end{bmatrix}\end{aligned}$$

Výsledný stavový popis v okolí pracovního bodu $[\dot{x}, \dot{\varphi}, x, \varphi] = [0, 0, 0, 0]$ bude tedy vypadat:

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & \frac{-gm}{M+2m} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{mg+Mg}{l(M+2m)} & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ y_3 \\ y_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{1}{M+2m} \\ \frac{1}{l(M+2m)} \end{bmatrix} u$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ y_3 \\ y_4 \end{bmatrix}$$

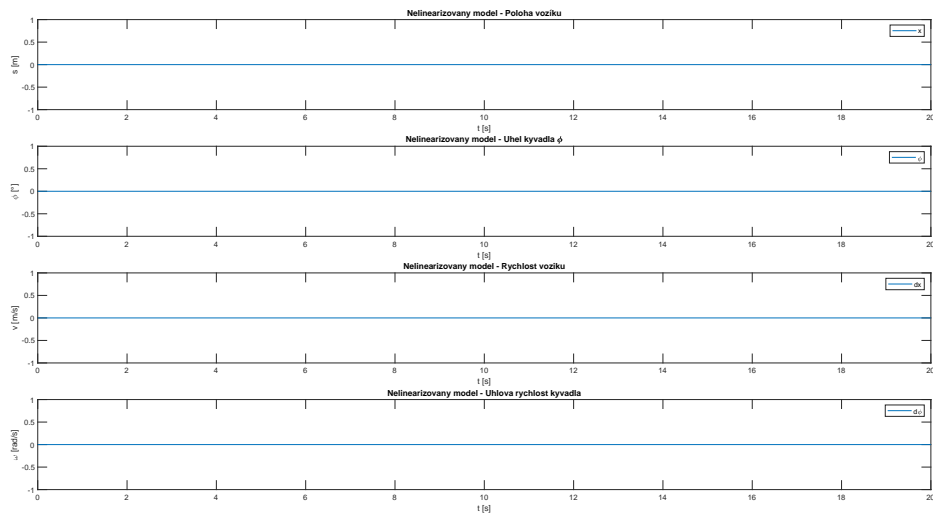
2.3 Dosazení konkrétních hodnot

Nyní si můžeme zvolit konkrétní hodnoty našeho modelu.

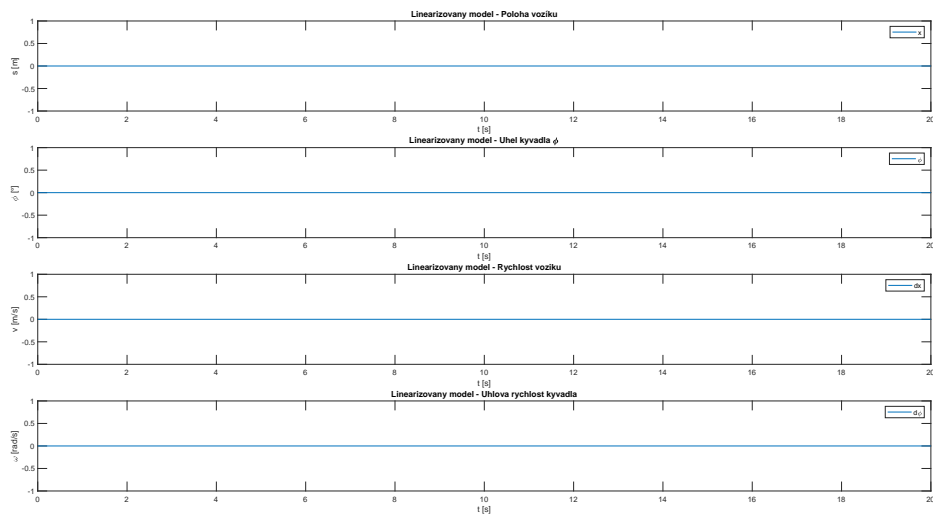
$$\begin{aligned} M &= 15 \text{ kg} \\ m &= 5 \text{ kg} \\ l &= 1 \text{ m} \\ g &= 9.81 \text{ m} \cdot \text{s}^2 \end{aligned}$$

Působící sílu můžeme měnit, abychom mohli ověřit chování v různých situacích.

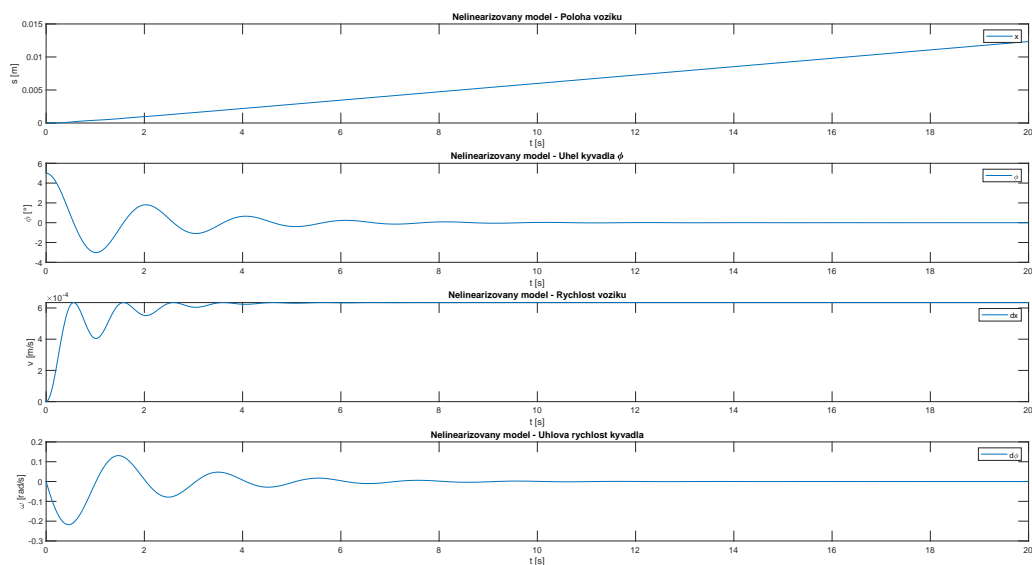
2.4 Grafy



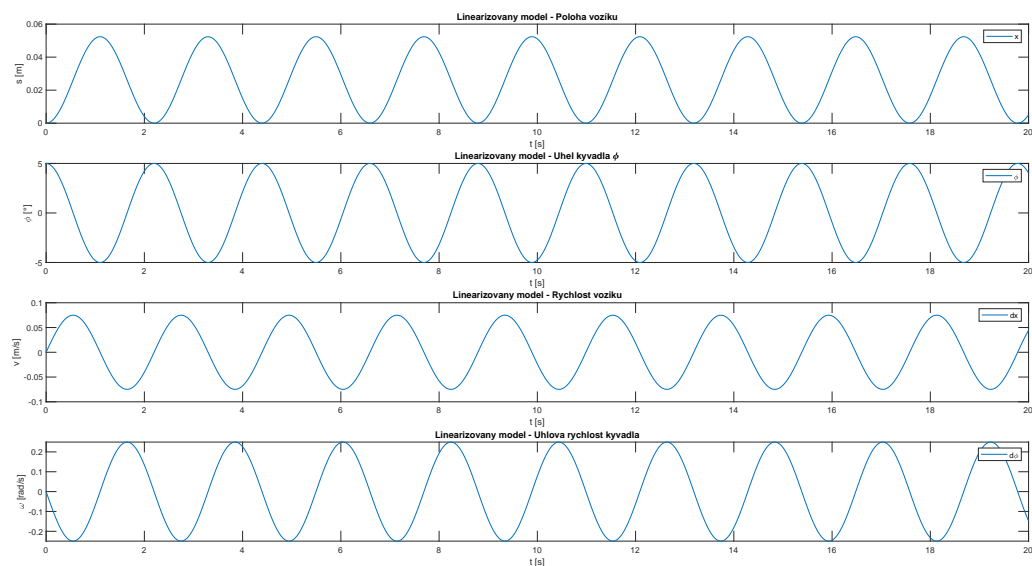
Obrázek 3: Nelineární model při $f = 0$ N a nulových p.p.



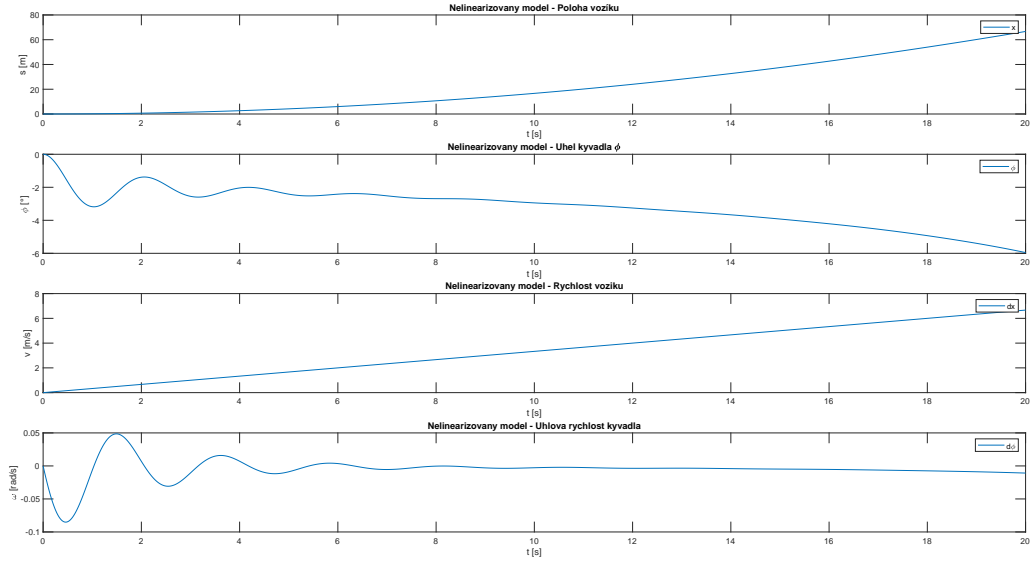
Obrázek 4: Lineární model při $f = 0$ N a nulových p.p.



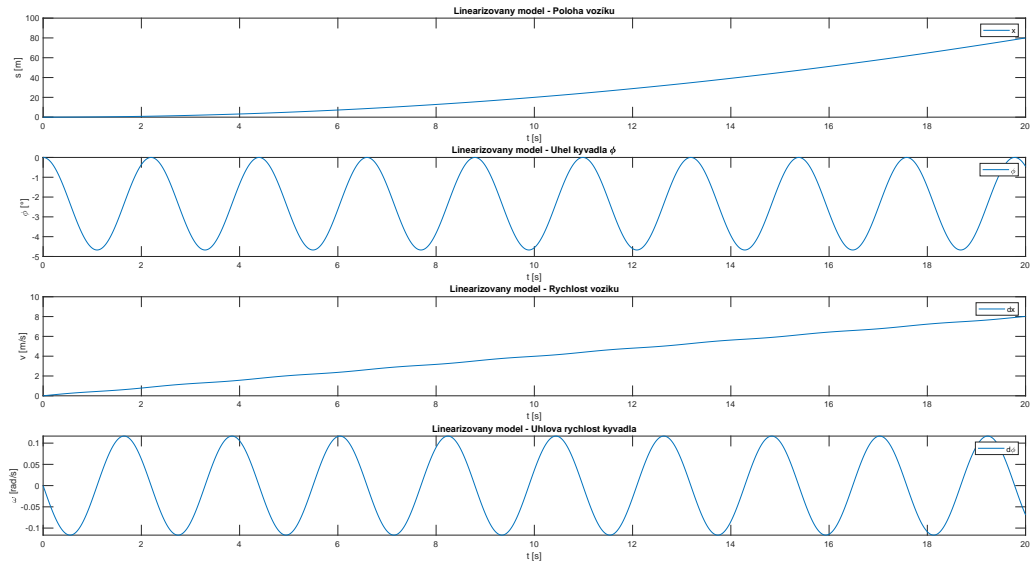
Obrázek 5: Nelineární model při $f = 0$ N a p.p. $\varphi = 5^\circ$



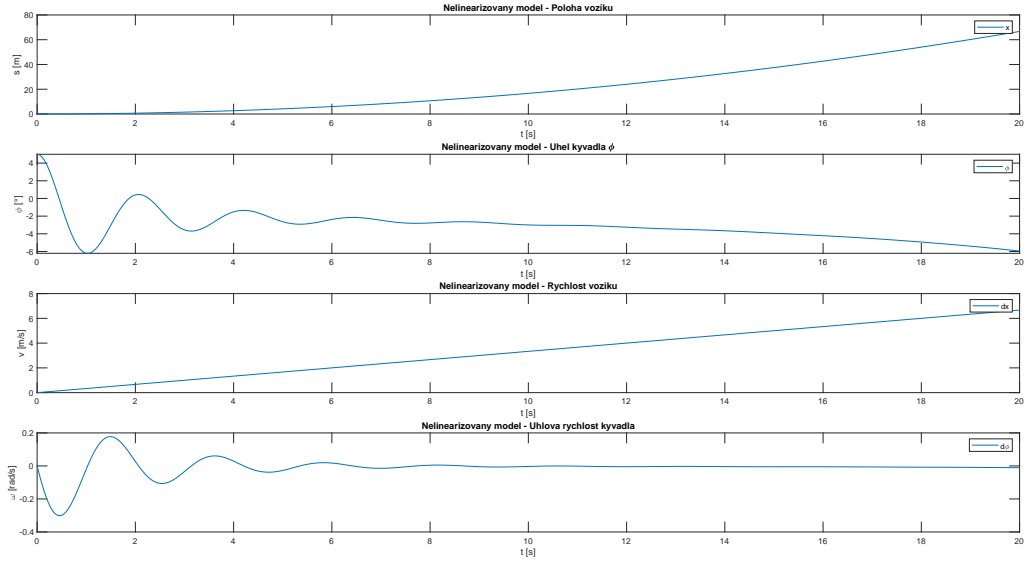
Obrázek 6: Lineární model při $f = 0$ N a p.p. $\varphi = 5^\circ$



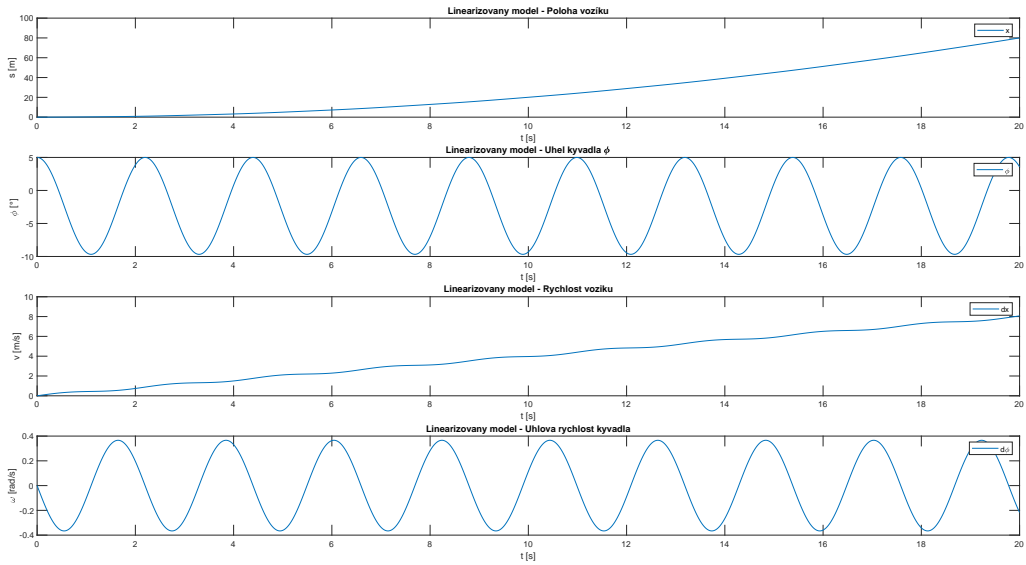
Obrázek 7: Nelineární model při $f = 10$ N a nulových p.p.



Obrázek 8: Lineární model při $f = 10$ N a nulových p.p.



Obrázek 9: Nelineární model při $f = 10$ N a p.p. $\varphi = 5^\circ$



Obrázek 10: Lineární model při $f = 10$ N a p.p. $\varphi = 5^\circ$

3 Návrh regulátoru