

Integrirani pogonski sistemi

Modeliranje električnih pogonov

as. dr. Klemen Drobnič

klemen.drobnic@fe.uni-lj.si

8. november 2016

Modeliranje AS v Simulinku

Definiranje konstant, začetnih vrednosti spremenljivk...

Vse konstante in začetne vrednosti spremenljivk definiramo v samostojni datoteki `podatki.m`, ki je v isti mapi kot model. Nato preko **File**→**Model Properties...**→**Callbacks**→**InitFcn** zagotovimo, da se datoteka naloži ob vsakem zagonu modela v Simulinku.

```
% NAPAJANJE
fe = 50; % frekvenca napajalne napetosti
ve = 400/sqrt(3); % efektivna fazna vrednost napajalne napetosti

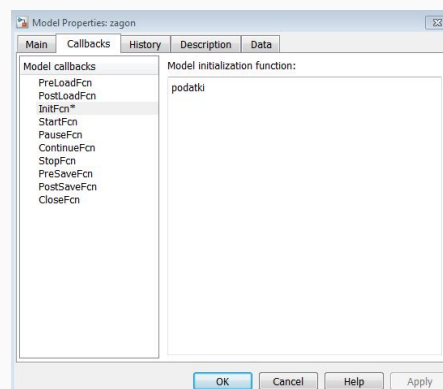
%% MOTOR
% Nazivni podatki
nn=1430;
Un=400;
fn=50;
In=5;
Mn=14.6;
pp=2;

% Nadomestna shema
rs=0.7;
lss=0.0107;
lm=0.2342;
lsr=0.0107;
rr=2.2959;

% lastne induktivnosti
ls = lss + lm;
lr = lsr + lm;

% parametri za razmerje mag. sklep - tok
Lr = llr + lm;
Ls = lls + lm;
D=Lr*Ls - lm^2;
```

Slika 1: Datoteka `podatki.m`



Slika 2: Klic ob vsakem zagonu 38

Napetosti na faznih navitjih stroja

1. predpostavka

Simetrična zgradba stroja (enake upornosti in induktivnosti navitij, zamaknjene v prostoru za 120°)

2. predpostavka

Simetrično napajanje (enake amplitude sinusnih napetosti, zamaknjene v času za 120°)

z ničelnim vodnikom

$$u_{as} = U_s \cos(\omega_e t)$$

$$u_{bs} = U_s \cos(\omega_e t - 2\pi/3)$$

$$u_{cs} = U_s \cos(\omega_e t + 2\pi/3)$$

brez ničelnega vodnika

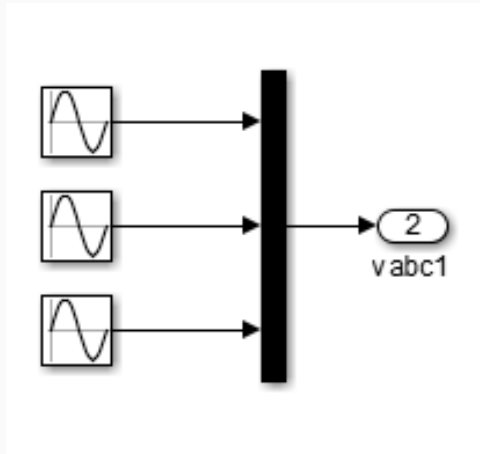
$$u_{as} = U_s \cos(\omega_e t)$$

$$u_{bs} = U_s \cos(\omega_e t - 2\pi/3)$$

$$u_{cs} = -u_{as} - u_{bs}$$

Napetosti na faznih navitjih

Iz knjižnjice (**Simulink Library**→**Sources**) izberemo **Sine Wave** in ga parametriramo (amplituda, fazni kot) v skladu z želenimi faznimi napetostmi ter signal multipleksiramo z **Mux** (**Simulink Library**→**Signal Routing**).



Amplitude:	<input type="text" value="sqrt(2)*ve"/>
Bias:	<input type="text" value="0"/>
Frequency (rad/sec):	<input type="text" value="2*pi*fe"/>
Phase (rad):	<input type="text" value="+pi/2"/>
Sample time:	<input type="text" value="0"/>

Označimo vse elemente ter z desnim klikom izberemo **Create Subsystem from Selection**.

40

Fazna transformacija

Fazno transformacijo bomo realizirali kot matrično množenje konstantne matrike in vektorja faznih napetosti. Uporabili bomo ameriški dogovor. Vstavimo **Gain** (**Math Operations**), izberemo opcijo **Matrix(K*u)** ter vpišemo elemente matrike.

$$\frac{2}{3} \begin{pmatrix} 1 & -1/2 & -1/2 \\ 0 & +\sqrt{3}/2 & -\sqrt{3}/2 \\ 1/2 & 1/2 & 1/2 \end{pmatrix}$$

Block Parameters: ABC2ab0

Gain

Element-wise gain ($y = K.*u$) or matrix gain ($y = K*u$ or $y = u*K$).

Main Signal Attributes Parameter Attributes

Gain:

Multiplication: **Matrix(K*u)**

OK Cancel Help Apply

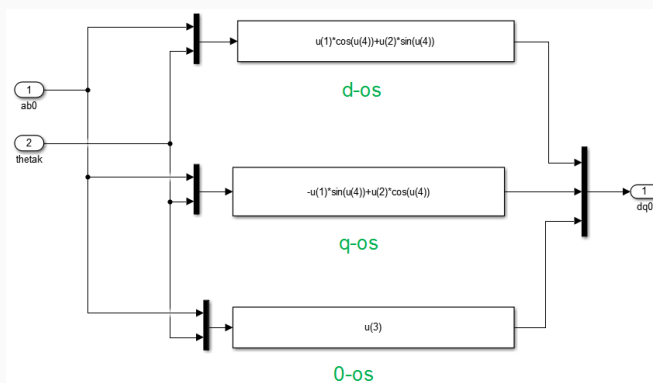
41

Rotacijska transformacija

Rotacijsko transformacijo lahko prav tako obravnavamo kot matrično množenje, a z elementi, ki so odvisni od kota zasuka koordinatnega sistema θ . Zato se moramo poslužiti nekoliko drugačnega pristopa kot pri fazni transformaciji.

Vstavimo **Fcn** iz **User-Defined Functions** ter vpišemo transformacijske enačbe.

$$\begin{pmatrix} \cos \theta & \sin \theta & 0 \\ -\sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$



42

Napetostni enačbi v komponentni obliki

vektorski napetostni enačbi

$$\begin{aligned} \mathbf{u}_s &= R_s \mathbf{i}_s + \frac{d\boldsymbol{\psi}_s}{dt} + j\omega \boldsymbol{\psi}_s \\ \mathbf{u}_r &= R_r \mathbf{i}_r + \frac{d\boldsymbol{\psi}_r}{dt} + j(\omega - \omega_r) \boldsymbol{\psi}_r \end{aligned}$$

komponentni zapis veličin

$$\begin{aligned} \mathbf{u}_s &= u_{ds} + j u_{qs} & \mathbf{u}_r &= u_{dr} + j u_{qr} \\ \mathbf{i}_s &= i_{ds} + j i_{qs} & \mathbf{i}_r &= i_{dr} + j i_{qr} \\ \boldsymbol{\psi}_s &= \psi_{ds} + j \psi_{qs} & \boldsymbol{\psi}_r &= \psi_{dr} + j \psi_{qr} \end{aligned}$$

razširjen zapis enačb

$$\begin{aligned} u_{ds} + j u_{qs} &= R_s (i_{ds} + j i_{qs}) + \frac{d(\psi_{ds} + j \psi_{qs})}{dt} + j\omega (\psi_{ds} + j \psi_{qs}) \\ u_{dr} + j u_{qr} &= R_r (i_{dr} + j i_{qr}) + \frac{d(\psi_{dr} + j \psi_{qr})}{dt} + j(\omega - \omega_r) (\psi_{dr} + j \psi_{qr}) \end{aligned}$$

komponentni zapis statorske enačbe

$$\begin{aligned} u_{ds} &= R_s i_{ds} + \frac{d\psi_{ds}}{dt} - \omega \psi_{qs} \\ u_{qs} &= R_s i_{qs} + \frac{d\psi_{qs}}{dt} + \omega \psi_{ds} \end{aligned}$$

komponentni zapis rotorske enačbe

$$\begin{aligned} u_{dr} &= R_r i_{dr} + \frac{d\psi_{dr}}{dt} - (\omega - \omega_r) \psi_{qr} \\ u_{qr} &= R_r i_{qr} + \frac{d\psi_{qr}}{dt} + (\omega - \omega_r) \psi_{dr} \end{aligned}$$

44

Preoblikovanje napetostne enačbe - spremenljivka stanja

Vsako izmed štirih diferencialnih napetostnih enačb preoblikujemo v obliko primerno za reševanje v Simulinku. Npr. napetostna statorka enačba za q -os

$$u_{qs} = R_s i_{qs} + \frac{d\psi_{qs}}{dt} + \omega \psi_{ds} \rightarrow \frac{d\psi_{qs}}{dt} = u_{qs} - R_s i_{qs} - \omega \psi_{ds}$$

Z integriranjem leve in desne strani dobimo trenutno vrednost magnetnega sklepa ψ_{qs}

$$\psi_{qs} = \int_0^t (u_{qs} - R_s i_{qs} - \omega \psi_{ds}) dt.$$

V Simulinku integriranje realiziramo z **Integrator** (**Continuous**).

45

Preoblikovanje napetostne enačbe - vektorski zapis

Po opravljenih transformacijah je napetostni signal predstavljen v vektorski obliki

$$\begin{pmatrix} u_{ds} & u_{qs} & u_{0s} \end{pmatrix}^T.$$

Če iz vektorja odvzamemo ničelno komponento, lahko za realizacijo statorkse oz. rotorske napetostne enačbe v modelu uporabimo 2-D signale

$$\begin{pmatrix} \psi_{ds} \\ \psi_{qs} \end{pmatrix} = \int_0^t \left[\begin{pmatrix} u_{ds} \\ u_{qs} \end{pmatrix} - R_s \begin{pmatrix} i_{ds} \\ i_{qs} \end{pmatrix} - \omega M \begin{pmatrix} \psi_{ds} \\ \psi_{qs} \end{pmatrix} \right] dt,$$

kjer je

$$M = \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ +1 & 0 \end{pmatrix}$$

rotacijska matrika, ki jo realiziramo podobno kot fazno transformacijo.

46

Odnos med tokovi in magnetnimi sklepi

sklepi odvisni od tokov

$$\psi = f(i)$$

$$\psi_{ds} = L_{ss}i_{ds} + L_m(i_{ds} + i_{dr})$$

$$\psi_{qs} = L_{ss}i_{qs} + L_m(i_{qs} + i_{qr})$$

$$\psi_{dr} = L_{sr}i_{dr} + L_m(i_{dr} + i_{ds})$$

$$\psi_{qr} = L_{sr}i_{qr} + L_m(i_{qr} + i_{qs})$$

tokovi odvisni od sklepov

$$i = f(\psi)$$

$$i_{ds} = \frac{\psi_{ds} - k_r\psi_{dr}}{L_{sT}}$$

$$i_{qs} = \frac{\psi_{qs} - k_r\psi_{qr}}{L_{sT}}$$

$$i_{dr} = \frac{\psi_{dr} - k_s\psi_{ds}}{L_{rT}}$$

$$i_{qr} = \frac{\psi_{qr} - k_s\psi_{qs}}{L_{rT}}$$

vpeljane konstante

$$k_s = L_m/L_s \quad L_{sT} = L_s - L_m^2/L_r$$

$$k_r = L_m/L_r \quad L_{rT} = L_r - L_m^2/L_s$$

pri čemer velja $L_s = L_{ss} + L_m$ in

$$L_r = L_{sr} + L_m.$$

47

Izračun tokov

Rezultat diferencialne enačbe so magnetni sklepi, iz katerih nato izračunamo tokove. Z upoštevanjem vektorske definicije, dobimo

$$\begin{pmatrix} i_{ds} \\ i_{qs} \end{pmatrix} = \frac{1}{L_{sT}} \left[\begin{pmatrix} \psi_{ds} \\ \psi_{qs} \end{pmatrix} - k_r \begin{pmatrix} \psi_{dr} \\ \psi_{qr} \end{pmatrix} \right]$$

$$\begin{pmatrix} i_{dr} \\ i_{qr} \end{pmatrix} = \frac{1}{L_{rT}} \left[\begin{pmatrix} \psi_{dr} \\ \psi_{qr} \end{pmatrix} - k_s \begin{pmatrix} \psi_{ds} \\ \psi_{qs} \end{pmatrix} \right]$$

48

Elektromagnetni navor lahko določimo več enakovrednih enačb. Če izhajamo iz

$$M_e = \frac{3}{2} p_p L_m \mathbf{i}_r \times \mathbf{i}_s$$

je ekvivalenten zapis

$$M_e = \frac{3}{2} p_p L_m \operatorname{Im} [\mathbf{i}_r^* \mathbf{i}_s] = \frac{3}{2} p_p L_m (i_{dr} i_{qs} - i_{qr} i_{ds}).$$

Zato lahko v vektorski obliki zapišemo

$$M_e = \frac{3}{2} p_p L_m \begin{pmatrix} i_{ds} \\ i_{qs} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 & -1 \\ +1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_{dr} \\ i_{qr} \end{pmatrix} = \frac{3}{2} p_p L_m \begin{pmatrix} i_{ds} \\ i_{qs} \end{pmatrix} \cdot M \begin{pmatrix} i_{dr} \\ i_{qr} \end{pmatrix}$$

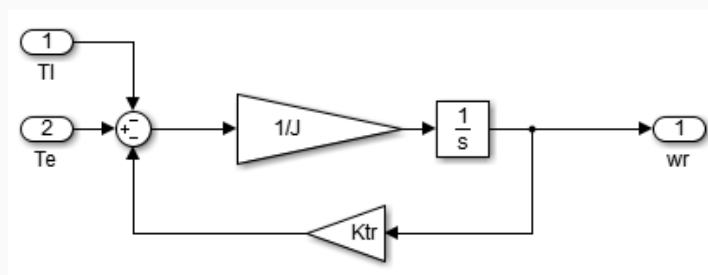
49

Vztrajnost

Vse količine so skalarji, zato le preoblikujemo

$$\omega_{rm} = \frac{1}{J_M} \int_0^t (M_e - D\omega_{rm} - M_{br}) dt$$

pri čemer je $\omega_{rm} = \omega_r / p_p$ mehanska rotorska hitrost.



50