

1. задатак (20)

а)

Комбинујући израз за електромагнетски момент:

$$M_{em} = k_m \cdot \Phi_p \cdot I_a$$

и једначину напонског баланса за описани мотор:

$$U = k_e \cdot \Phi_p \cdot \Omega_m + R_a \cdot I_a$$

добија се израз за механичку карактеристику мотора:

$$M_{em} = \frac{k_m \cdot \Phi_p \cdot U}{R_a} - \frac{k_e \cdot k_m \cdot \Phi_p^2}{R_a} \cdot \Omega_m.$$

Заменом нумеричких података наведених у задатку добија се израз за механичку карактеристику овог мотора при номиналном напајању:

$$M_{em} [Nm] = 60 - 0.2 \cdot \Omega_m \left[\frac{rad}{s} \right]$$

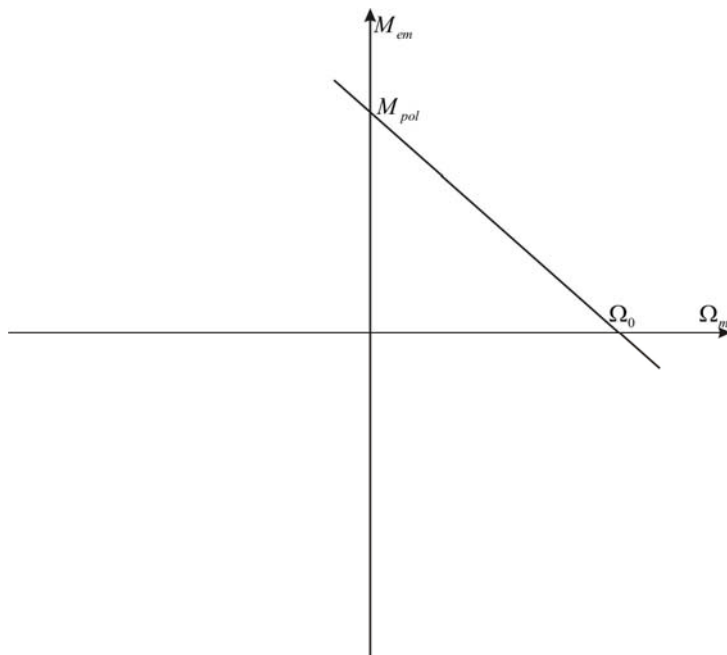
На основу претходног изрази се одређује полазни момент што представља момент при нулој вредности роторске брзине:

$$M_{pol} = M_{em} (\Omega_m = 0) = 60 Nm.$$

Такође се може одредити и брзина идеалног празног хода као вредност роторске брзине при нулој вредности електромагнетског момента:

$$\Omega_o = \Omega_m (M_{em} = 0) = 300 \frac{rad}{s}.$$

То се може и графички приказати:



b)

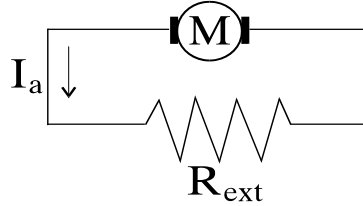
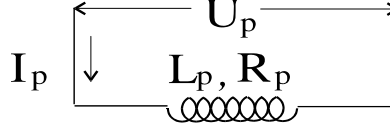
У устаљеном стању електромагнетски момент машине једнак је моменту оптерећења тј. важи

$$M_{em} = M_{opt} :$$

$$60 - 0.2 \cdot \Omega_m = 15 + 0.3 \cdot \Omega_m \Rightarrow \Omega_m = 90 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

c)

Након уклањања једносмерног извора којим се напаја роторски намотај и повезивањем екстерног отпорника R_x између А и Б прикључака ротора започиње процес динамичког (отпорничко) кочење. У овом радном режиму ће шема кола бити као што је приказано на наредној слици:



Анализирајући једначину напонског баланса, уз претпоставку да је побудни напон остао непромењен, довија се израз за нову механичку карактеристику:

$$U = R_a \cdot I_a + E; \quad E = k_e \cdot \Phi_p \cdot \Omega_m; \quad U = -R_e \cdot I_a$$

$$\Phi_p = \frac{L_p}{N_p} \cdot I_p = L'_p \cdot I_p; \quad U_p = \text{const}; \quad R_p = \text{const} \Rightarrow I_p = \text{const} \Rightarrow \Phi_p = \text{const}$$

$$M_{em} = k_m \cdot \Phi_p \cdot I_a \Rightarrow I_a = \frac{M_{em}}{k_m \Phi_p}$$

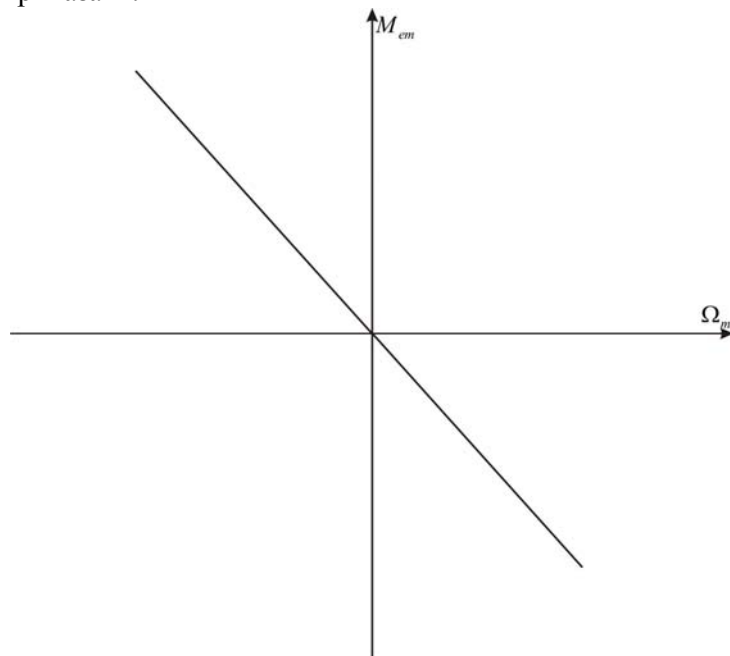
$$E = -(R_a + R_e) \cdot I_a \Rightarrow k_e \cdot \Phi_p \cdot \Omega_m = -(R_a + R_e) \cdot \frac{M_{em}}{\Phi_p \cdot I_a}$$

$$\Omega_m = -\frac{(R_a + R_e)}{k_e \cdot k_m \cdot \Phi_p^2} \cdot M_{em} = -\text{const} \cdot M_{em}$$

Заменом нумеричких вредности се добија коначни израз:

$$M_{em} = -\frac{k_e \cdot k_m \cdot \Phi_p^2}{R_a + R_e} \cdot \Omega_m = -0.02 \cdot \Omega_m$$

То се може и графички приказати:





2. задатак (20)


Енергија спрежног поља:
$$W_m = L \delta R \int_0^{2\pi} w_m d\theta$$

Густина енергије поља:
$$H_r > H_\theta \Rightarrow w_m = \frac{1}{2} \mu_0 (H_r^S + H_r^R)^2$$

$$W_m = \frac{\mu_0 R^3 L}{2\delta} \int_0^{2\pi} (J_{R0}^2 \sin^2(\theta - \theta_m) + J_{S0}^2 \sin^2(\theta) + 2J_{R0}J_{S0} \sin(\theta - \theta_m)\sin(\theta)) d\theta$$


const.


const.


 $f(\theta_m)$

$$M_{R \rightarrow S} = + \frac{dW_m}{d\theta_m} = \frac{d}{d\theta_m} \left\{ \frac{\mu_0 R^3 L J_{R0} J_{S0}}{\delta} \int_0^{2\pi} \sin(\theta - \theta_m) \sin(\theta) d\theta \right\}$$

$$M_{R \rightarrow S} = \frac{d}{d\theta_m} \left\{ \frac{\mu_0 R^3 L J_{R0} J_{S0}}{\delta} \pi \cos(\theta_m) \right\}$$

$$M_{S \rightarrow R} = -M_{R \rightarrow S} = -\frac{\mu_0 \pi R^3 L}{\delta} J_{R0} J_{S0} \sin(\theta_m)$$

У погледу највећег момента који се може постићи у условима када је максимална индукција ограничена на B_{MAX} , потребно је закључити да је највећа густина енергије поља која се може постићи $w_{MAX} = 0.5 \mu_0 B_{MAX}^2$, тако да је највећа енергија која се може акумулирати у спрежном пољу једнака $W_{MAX} = w_{MAX} 2 \pi R L \delta$. Момент се може проценити као количник добијене енергије и једног обртаја исказаног у радијанима (2π).

3. Задатак (20)

а) Електромагнетски момент асинхроне машине једнак је количнику снаге обртног поља коју статор предаје ротору, и синхроне брзине којом се поље обрће у ваздушном

зазору: $M_{em} = \frac{P_{ob}}{\Omega_s}$

$$P_{ob} = 3 \frac{R_R}{s} I_R^2,$$

$$\Omega_s = \omega_s,$$

$$P_{ob} = 3 \frac{R_R}{s} I_R^2,$$

$$M_{em} = \frac{3}{\omega_s} \frac{R_R}{s} I_R^2,$$

при чему I_R представља ефективну вредност роторске струје.

Уз претпоставку да је $I_R^2 \approx I_s^2$, односно да је струја магнетисања релативно мала $|I_m| \ll |I_s|$, статорска и роторска струја су једнаке. По услови задатка $R_s = 0$ има се :

$$I_s \approx \frac{U_s}{\frac{R_R}{s} + j\omega_s (L_{\gamma s} + L_{\gamma R})}$$

Електромагнетски моменат има облик:

$$M_{em}(s) = \frac{3R_R}{\omega_s s} \frac{U_s^2}{\left(\frac{R_R}{s}\right)^2 + \omega_s^2 (L_{\gamma s} + L_{\gamma R})^2}$$

б) Преваљни момент се може одредити из израза за момент $M_{em}(s)$, налажењем екстремума дате функције:

$$\frac{d}{ds} [M_{em}(s)] = \frac{d}{ds} \left[\frac{3R_R}{\omega_s s} \frac{U_s^2}{\left(\frac{R_R}{s}\right)^2 + \omega_s^2 (L_{\gamma R} + L_{\gamma S})^2} \right] = 0$$

Превално клизање је $s_{pr} = \pm \frac{R_R}{\omega_s L_{\gamma e}}$,

при чему је $L_{\gamma e} = L_{\gamma S} + L_{\gamma R}$ еквивалентна расипна индуктивност машине.

$$M_{pr} = \frac{3}{\omega_s} \frac{R_R}{s_{pr}} \frac{U_s^2}{\left(\frac{R_R}{s_{pr}}\right)^2 + \omega_s^2 (L_{\gamma e})^2} = \frac{3}{\omega_s} \frac{U_s^2}{2\omega_s L_{\gamma e}}$$

в)

$$M_{pr} = \frac{3}{2} \frac{1}{L_{\gamma e}} \frac{U_s^2}{\omega_s^2},$$

$$M_{pr} = \frac{3}{2} \frac{1}{L_{\gamma e}} \Psi_s^2,$$

При чему је $\Psi_s = \frac{U_s}{\omega_s}$ флуks статорског намотаја при $R_s = 0$.

4. Задатак (20)

Следеће једначине дају комплетан математички модел електричног подсистема асинхроне машине у синхронно ротирајућем dq координатном систему. Две комплексне једначине равнотеже напона у намотајима статора и ротора, изведене раније, могу се раздвојити на реални и имагинарни део, чиме се добијају четири скаларне једначине.

$$u_d = R_s i_d + \frac{d\psi_d}{dt} - \omega_s \psi_q \quad (4.68)$$

$$u_q = R_s i_q + \frac{d\psi_q}{dt} + \omega_s \psi_d \quad (4.69)$$

$$0 = R_r i_D + \frac{d\psi_D}{dt} - \omega_k \psi_Q \quad (4.70)$$

$$0 = R_r i_Q + \frac{d\psi_Q}{dt} + \omega_k \psi_D \quad (4.71)$$

(потребно је именовати параметре и варијабле)

У одговори на питање „Објаснити и записати везу напона u_d и u_q са напонима u_a , u_b , u_c “, потребно је најпре објаснити Кларкину трансформацију, и при томе се одредити за коефицијент који одговара коефицијенту у изразу за снагу, који следи доцније. Уобичајено, $K = 2/3$, док се код израза за снагу користи $3/2$. Потом, треба навести како се примењује Паркова трансформација која даје вредности напона у синхронно ротирајућем систему.

Полазећи од израза за снагу извора $P_e = (3/2)(u_d i_d + u_q i_q)$ могуће је одредити електромагнетски моменат. Користећи једначине напонске равнотеже за статорске намотаје добија се снага извора $P_e = (3/2)(u_d i_d + u_q i_q) = (3/2)(R_s i_d^2 + R_s i_q^2) + (3/2)(i_d d\psi_d/dt + i_q d\psi_q/dt) + (3/2)\omega_s(\psi_d i_q - \psi_q i_d) = P_{cu1} + dW_m/dt + P_{ob}$. Сабирак P_{cu1} представља губитке у баку статорског намотаја. Сабирак dW_m/dt представља снагу акумулације енергије у спрежном пољу, то јест извод енергије акумулисане у спрежном пољу. Средња вредност израза dW_m/dt мора бити једнака нули, зато што се акумулисана енергија не може непрекидно увећавати. У случају да губици у гвожђу статора P_{Fe} имају значајну вредност, требало их обрачунати скупа са dW_m/dt . Остатак снаге која долази из извора означен је са P_{ω} , зове се *снага обртног поља* и пре-

Снага P_{dq} је једнака

$$u_d i_d + u_q i_q = R_s (i_d^2 + i_q^2) + (\psi_d' i_d + \psi_q' i_q) + \omega_s (\psi_d i_q - \psi_q i_d). \quad (4.73)$$

Први сабирак на десној страни једначине је P_{cu1} , други dW_m/dt , док остатак одређује снагу обртног поља. Снага обртног поља P_{ob} оригиналне машине је

$$P_{ob} = \frac{3}{2} \omega_s (\psi_d i_q - \psi_q i_d). \quad (4.74)$$

акције статора и ротора, односно електромагнетски моменат $M_{em} = P_{ob} / \Omega_s$ којим статор делује на ротор.

$$M_{em} = \frac{3}{2} P (\psi_d i_q - \psi_q i_d) \quad (4.75)$$

5. задатак (20)

Реална оса се може поставити тако да је колинеарна са вектором статорског напона, и тада је $\underline{U}_s = U_s$. Будући да струја заостаје за напоном, $\underline{I}_s = I_s \cos(\varphi) - j I_s \sin(\varphi)$. Електромоторна сила је једнака $\underline{E}_0 = \underline{U}_s - j X_s \underline{I}_s = U_s - X_s I_s \sin(\varphi) - j X_s I_s \cos(\varphi)$. Решење квадратне једначине $E_0^2 = (U_s - X_s I_s \sin(\varphi))^2 + (X_s I_s \cos(\varphi))^2$ даје $X_s = 2,4 \Omega$. Електромоторна сила је једнака $\underline{E}_0 = U_s - X_s I_s \sin(\varphi) - j X_s I_s \cos(\varphi) = 392 - j 1344 \text{ V}$. Угао снаге је једнак $\delta = \arg(\underline{U}_s) - \arg(\underline{E}_0) = 0 - \arg(\underline{E}_0) = 1,287 \text{ rad} = 73,74^\circ$.