

## TEORIJA ELEKTRIČNIH STROJEVA I TRANSFORMATORA

Zadaci za vježbu:

**PROTJECANJA** 

## Autori:

Prof. dr. sc. **Zlatko Maljković Stjepan Stipetić**, dipl. ing.
Doc. dr.sc. **Damir Žarko** 

Zagreb, studeni 2009.

1.1. Kolika mora biti amplituda sinusno raspoređenog protjecanja jednoga od faznih namota trofaznog 6-polnog stroja ako treba postići okretno polje indukcije u rasporu amplitude 0,9 T, a zračni je raspor 10 mm? Kolika je brzina vrtnje okretnog protjecanja ako je frekvencija faznih struja 50 Hz?

$$2p = 6$$

$$B_m = 0.9 \text{ T}$$

$$\delta = 10 \text{ mm}$$

$$f = 50 \text{ Hz}$$

Rješenje:

$$n = \frac{60 \, f}{p} = \frac{60 \cdot 50}{3} = \boxed{1000 \text{ o/min}}$$

$$R'_{m\delta} = \frac{1}{\Lambda'_{s}} = \frac{\delta}{\mu_{0}} = \frac{\delta}{4 \cdot \pi \cdot 10^{-7}} \doteq 800 \cdot 10^{3} \cdot \delta$$

$$\Theta_{\delta} = B_{\delta} \cdot R_{m\delta}^{'} \doteq 800 \cdot 10^{3} \cdot \delta \cdot B_{\delta}$$

Za magnetsku indukciju od 1 T u zračnom rasporu potrebno za svaki milimetar zračnog raspora po 800 A uzbudnog protjecanja.

$$\Theta_{\delta} \doteq 800 \cdot 10^{3} \cdot 10 \cdot 10^{-3} \cdot 0, 9 = 7200 \text{ A (amperzavoja)}$$

Okretno protjecanje  $\Theta_{\delta}$ , stvoreno pulzirajućim protjecanjima triju faznih namota ima 3/2 veću amplitudu od protjecanja faznog namota  $\Theta_{If}$ .

Dakle:

$$\Theta_{If} = \frac{2}{3}\Theta_{\delta} = \frac{2}{3} \cdot 7200 = \boxed{4800 \text{ A}}$$

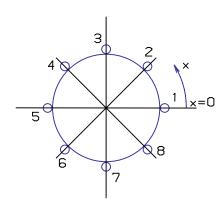
Protjecanje stvaraju amperzavoji. Isti učinak primjerice daje 1000 zavoja kojima teče struja jakosti 1 A, ili 100 zavoja kojima teče struja jakosti 10 A. ( $\Theta = NI$ ).

1.2. Kolika mora biti amplituda sinusno raspoređenog protjecanja jednoga od faznih namota trofaznog 10-polnog stroja ako treba postići okretno polje amplitude indukcije u rasporu 1,2 T, a zračni je raspor 5 mm? Kolika je brzina vrtnje okretnog protjecanja ako je frekvencija faznih struja 60 Hz?

$$n = 720 \text{ o/min}$$

$$\Theta_{lf} = 3200 \text{ A}$$

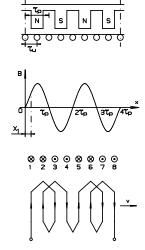
- 1.3. U zračnom rasporu stroja indukcija je prostorno raspoređena prema izrazu  $B = 0.9 \sin(\pi x/0.32)$  T. Na rotoru duljine 0,5 m nalazi se 8 simetrično raspoređenih vodiča prema slici. Razmak između susjednih vodiča na obodu rotora je 0,16 m. Rotor se vrti brzinom 1000 o/min.
  - a) Izvedite izraz za inducirani napon u jednom vodiču u ovisnosti o položaju i o vremenu.
  - b) Koliki je maksimalni inducirani napon između krajeva namota dobivenog najpovoljnijim spojem svih 8 vodiča?



$$B = 0.9 \sin\left(\frac{\pi}{0.32}x\right) = 0.9 \sin\left(\frac{\pi}{\tau_p}x\right)$$

$$l = 0.5 \text{ m}$$
  
 $N = 8$   
 $n = 1000 \text{ r/min}$   
 $\tau_u = 0.16 \text{ m}$ 

a) 
$$E_1 = Blv = Bl\omega \frac{D}{2} = Bl \frac{n \cdot \pi}{30} \frac{D}{2} = \frac{1}{60} BlnD$$
  
 $D\pi = N\tau_u = 8 \cdot 0,16 = 1,28 \text{ m}$   
 $D\pi = 2p\tau_p \implies 2p = \frac{D\pi}{\tau_p} = \frac{1,28}{0,32} = 4$   
 $E_1 = \frac{1}{60} \cdot 0,9 \cdot 0,5 \cdot 1000 \cdot 1,28 \cdot \sin\left(\frac{\pi}{0,32}x\right) = 9,6 \cdot \sin\left(\frac{\pi}{0,32}x\right) = 9,6 \cdot \sin(9,82x)$   
 $\frac{\pi}{\tau_p} x = \frac{\pi}{\tau_p} vt = \frac{\pi}{\tau_p} \frac{D\pi n}{60} t = \frac{\pi}{0,32} \cdot \frac{1,28 \cdot 1000}{60} \cdot t = 209,4 \cdot t$   
 $E_1 = 9,6 \cdot \sin(209,4 \cdot t)$ 



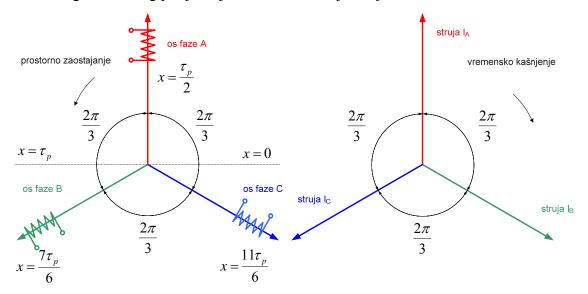
$$X_{1} = \frac{\tau_{u}}{2} = \frac{\tau_{p}}{4}$$

$$E_{m} = NE_{1} \quad (x = x_{1})$$

$$E_{m} = 8.9, 6 \cdot \sin\left(\frac{\pi}{\tau_{p}} \frac{\tau_{p}}{4}\right)$$

$$E_{m} = 8.9, 6 \cdot \sin\frac{\pi}{4} = 54,3 \text{ V}$$

1.4. Za nacrtani raspored trofaznog namota i fazore struja treba nacrtati vektore komponenata direktnog i inverznog protjecanja za trenutak kad je struja faze C maksimalna.



Sl. 1. Raspored trofaznog namota i fazora struja i prostoru i vremenu

## Rješenje:

Ako namotima A, B, C, prostorno pomaknutima za  $2\pi/3(120^\circ)$ , teku izmjenične struje, vremenski pomaknute za  $2\pi/3(120^\circ)$ . Kažemo da faza B prostorno zaostaje za fazom A, a struja  $i_B$  vremenski kasni za strujom  $i_A$ . U svakom se namotu stvaraju pulsirajuća protjecanja:

$$\Theta_{x,tA} = \Theta_{1A} \cos \omega t \sin \frac{\pi}{\tau_p} x$$

$$\Theta_{x,tB} = \Theta_{1B} \cos(\omega t - \frac{2\pi}{3}) \sin \left(\frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{2\pi}{3}\right)$$

$$\Theta_{x,tC} = \Theta_{1C} \cos(\omega t - \frac{4\pi}{3}) \sin \left(\frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{4\pi}{3}\right)$$

koja se mogu rastaviti na dva okretna, direktno i inverzno.

$$\begin{split} \Theta_{x,tA} &= \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right) \\ \Theta_{x,tB} &= \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) + \\ \Theta_{x,tC} &= \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{1}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \\ \sum \Theta_{x,tABC} &= \Theta_d + \Theta_i = \frac{3}{2} \Theta_1 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + 0 \end{split}$$

Ukupno protjecanje je okretno i sastavljeno od 3 direktna protjecanja svake faze, koja su u svakom trenutku na istom položaju u prostoru, dok inverzno iščezava.

Direktna protjecanja rotiraju ulijevo, u pozitivnom, direktnom smjeru, a inverzna udesno, u negativnom, inverznom smjeru. Struja faze C je maksimalna u trenutku  $\omega t = 4\pi/3$ . Vrijedi da ukupno direktno protjecanje prostorno gleda u smjeru upravo one faze u kojoj struja ima maksimalnu vrijednost, dakle u ovom slučaju, u smjeru faze C.

 $\Theta_{dA}$   $\Theta_{dB}$   $\Theta_{dC}$   $\Theta_{iC}$ 

Položaji vektora direktnog i inverznog protjecanja svake faze posebno prikazani su na sljedećoj slici.

Sl. 2. Rješenje zadatka, položaj direktnih i inverznih komponenti vektora protjecanja

To se može pokazati matematički:

os faze A postavljena je prostorno u smjeru  $x = \frac{\tau_p}{2}$ 

pulsirajuće protjecanje faze A u trenutku  $\omega t = \frac{4\pi}{3}$ iznosi:

$$\Theta_{x,tA} = \Theta_1 \cos \frac{4\pi}{3} \sin \frac{\pi}{\tau_p} \frac{\tau_p}{2} = -0,5\Theta_1$$

os faze B postavljena je prostorno u smjeru  $x = \frac{7\tau_p}{6}$ 

pulsirajuće protjecanje faze B u trenutku  $\omega t = \frac{4\pi}{3}$  iznosi:

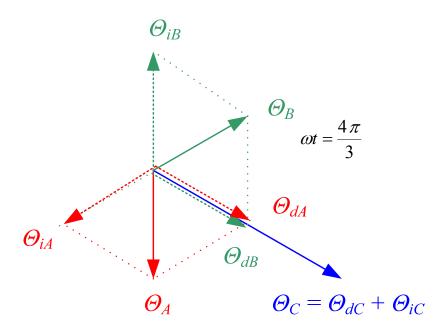
$$\Theta_{x,tB} = \Theta_1 \cos\left(\frac{4\pi}{3} - \frac{2\pi}{3}\right) \sin\left(\frac{\pi}{\tau_p} \frac{7\tau_p}{6} - \frac{2\pi}{3}\right) = \Theta_1 \cos\left(\frac{2\pi}{3}\right) \sin\left(\frac{\pi}{2}\right) = -0,5\Theta_1$$

os faze C postavljena je prostorno u smjeru  $x = \frac{11\tau_p}{6}$ 

pulsirajuće protjecanje faze C u trenutku  $\omega t = \frac{4\pi}{3}$ iznosi:

$$\Theta_{x,t,A} = \Theta_1 \cos\left(\frac{4\pi}{3} - \frac{4\pi}{3}\right) \sin\left(\frac{\pi}{\tau_p} \frac{11\tau_p}{6} - \frac{4\pi}{3}\right) = \Theta_1 \cos\left(0\right) \sin\left(\frac{\pi}{2}\right) = \Theta_1$$

Tako dobivamo stanje prikazano na sljedećoj slici. Iz njega se razabire smjer rezultantnog okretnog protjecanja. A svako pulsirajuće protjecanje može se rastaviti na dva okretna. Primjerice, struja u fazi C stvara direktno i inverzno protjecanje koja gledaju u istom smjeru, struja u fazi B stvara direktno koje gleda u smjeru faze C, a inverzno u smjeru faze A.



Sl. 3. Položaj pulsirajućih protjecanja u zadanom trenutku

Isti dokaz moguće je sprovesti razlažući posebno inverzna i direktna protjecanja.

Sva 3 direktna protjecanja imaju konstantnu amplitudu  $\frac{\Theta_1}{2}$ , a gibaju se u prostoru istom brzinom gledajući uvijek u istom smjeru.

U trenutku  $\omega t = 4\pi/3$  to je:

$$\frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{4\pi}{3} = \frac{\pi}{2} \Rightarrow x = \frac{11\tau_p}{6}$$
, što je smjer osi faze C u prostoru.

Sva 3 inverzna protjecanja imaju konstantnu amplitudu  $\frac{\Theta_1}{2}$ , a gibaju se u prostoru istom brzinom zadržavajući prostorni razmak od  $4\pi/3$ .

Za fazu A, u trenutku  $\omega t = 4\pi/3$ :

$$\frac{\pi}{\tau_p}x + \frac{4\pi}{3} = \frac{\pi}{2} \Rightarrow x = -\frac{5\tau_p}{6} = \frac{7\tau_p}{6}$$
, što je smjer osi faze B u prostoru.

Za fazu B, u trenutku  $\omega t = 4\pi/3$ :

$$\frac{\pi}{\tau_p}x + \frac{4\pi}{3} - \frac{4\pi}{3} = \frac{\pi}{2} \Rightarrow x = \frac{\tau_p}{2}$$
, što je smjer osi faze A u prostoru.

Za fazu C, u trenutku  $\omega t = 4\pi/3$ :

$$\frac{\pi}{\tau_p}x + \frac{4\pi}{3} - \frac{2\pi}{3} = \frac{\pi}{2} \Rightarrow x = \frac{11\tau_p}{6}$$
, što je smjer osi faze C u prostoru.

Ako se znade ponašanje direktnog i inverznog protjecanja, zadatak se rješava praktički jednim potezom, crtajući dijagram. Međutim zbog kompleksne prirode pojma okretnog polja sproveden je i egzaktan matematički dokaz koristeći i pulsirajuće i okretna protjecanja.

- 1.5. Jednofazni namot stvara sinusno raspoređeno pulsirajuće protjecanje amplitude 200A. Prikažite ga s dva okretna protjecanja. Gdje se nalaze i kolike su njihove amplitude u trenutku kada je struja u namotu
  - a) maksimalna?
  - b) jednaka nuli?
  - a) direktno  $0^0$ , 100A, inverzno  $0^0$ , 100A
  - b) direktno +90°, 100A, inverzno -90°, 100A
- 1.6. Obod statora 6-polnog trofaznog asinkronog motora označen je geometrijskim stupnjevima počevši od osi faze A. Gdje će se nalaziti amplituda osnovnog harmonika okretnog protjecanja u trenutku kada je struja:
  - a) faze A maksimalna?
  - b) faze B maksimalna?
  - c) faze C 50% maksimalne?

Kut izraziti u geometrijskim i električnim stupnjevima.

Os (amplituda) protjecanja se nađe u osi namota uvijek u trenutku kada struja tog namota ima maksimalnu vrijednost.

a) 
$$i_A = I_m = I\sqrt{2}$$
,  $\alpha_g = \alpha_{el} = 0^\circ$ 

b) 
$$i_B = I_m = I\sqrt{2}$$
,  $\alpha_{el} = \frac{2\pi}{3} = 120^\circ$ ,  $\alpha_g = \frac{1}{p}\alpha_{el} = \frac{1}{3}120 = 40^\circ$ 

c) 
$$i_C = \frac{I_m}{2} = \frac{I\sqrt{2}}{2}$$
,  $\alpha_{el} = \frac{2\pi}{2} = 180^\circ$ ,  $\alpha_g = \frac{1}{p}\alpha_{el} = \frac{1}{3}180 = 60^\circ$ 

1.7. Koliki se napon inducira u vodiču na obodu stroja promjera 1 m i dužine željeza 1 m, uz amplitudu indukcije u rasporu 1 T, i brzinu vrtnje 100 o/min?

$$D = 1 \,\mathrm{m}$$

$$l = 1 \text{ m}$$

$$B=1, T$$

$$n = 100 \text{ o/min}$$

Rješenje:

$$E = Blv$$

$$v = \omega \frac{D}{2} = \frac{n\pi}{30} \frac{D}{2} = 5,24 \text{ m/s}$$

$$E_{\rm m} = Blv = \boxed{5,24 \text{ V}}$$

$$E_{ef} = \frac{E_{\rm m}}{\sqrt{2}} = \boxed{3,7 \text{ V}}$$

1.8. U simetričnom trofaznom namotu asinkronog stroja teku, po amplitudi, nesimetrične trofazne struje sljedećeg vremenskog oblika:

$$i_A = 140\cos\omega t$$
  $i_B = 100\cos\left(\omega t - \frac{2\pi}{3}\right)$   $i_C = 100\cos\left(\omega t - \frac{4\pi}{3}\right)$ 

Ako je amplituda protjecanja faza s manjom strujom označena sa 100%, kolike su amplitude direktnog i inverznog protjecanja cijelog sustava? Izvedite izraz za rezultantno protjecanje.

$$\begin{split} \Theta_{x,t,A} &= \Theta_{t,A} \sin \frac{\pi}{\tau_p} x = \Theta_A \cos \omega t \cdot \sin \frac{\pi}{\tau_p} x = \frac{\Theta_A}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) \\ &+ \frac{\Theta_A}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right) \\ \Theta_{x,t,B} &= \Theta_{t,B} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{2\pi}{3} \right) = \Theta_B \cos \left( \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \cdot \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{2\pi}{3} \right) = \frac{\Theta_B}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) \\ &+ \frac{\Theta_B}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) \\ \Theta_{x,t,B} &= \Theta_{t,C} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{4\pi}{3} \right) = \Theta_C \cos \left( \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) \cdot \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \frac{4\pi}{3} \right) = \frac{\Theta_C}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) \\ &+ \frac{\Theta_C}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \\ \Theta_{x,t} &= \Theta_{x,t,A} + \Theta_{x,t,B} + \Theta_{x,t,C} = \frac{\Theta_A}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{\Theta_A}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right) + \frac{\Theta_B}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \\ &+ \frac{\Theta_B}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) + \frac{\Theta_C}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{\Theta_C}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \\ \Theta_{x,t} &= \left( \frac{\Theta_A}{2} + \frac{\Theta_B}{2} + \frac{\Theta_C}{2} \right) \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{\Theta_A}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right) + \frac{\Theta_B}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) \\ &+ \frac{\Theta_C}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \\ \Theta_{x,t} &= \left( \frac{140}{2} + \frac{100}{2} + \frac{100}{2} \right) \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + \frac{140}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right) + \frac{100}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{4\pi}{3} \right) \\ &+ \frac{100}{2} \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t - \frac{2\pi}{3} \right) \end{aligned}$$

$$\Theta_{x,t} = \Theta_d + \Theta_i = 170 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x - \omega t \right) + 20 \sin \left( \frac{\pi}{\tau_p} x + \omega t \right)$$

1.9. Zadane su struje u sve tri faze stroja. Koliko iznosi rezultantno protjecanje?

$$i_A = 20 \cdot \cos \omega t$$
,  $i_B = 12 \cdot \cos \left(\omega t - \frac{2\pi}{3}\right)$ ,  $i_C = 20 \cdot \cos \left(\omega t - \frac{4\pi}{3}\right)$ 

Prostorni pomak pojedinih faza je  $i_A \Rightarrow 0$   $i_B \Rightarrow \frac{2\pi}{3}$   $i_C \Rightarrow \frac{4\pi}{3}$ .

$$\left|\Theta_{x,t} = \Theta_d + \Theta_i = 26\sin\left(\frac{\pi}{\tau_p}x - \omega t\right) + 4\sin\left(\frac{\pi}{\tau_p}x + \omega t - \frac{\pi}{3}\right)\right|$$

1.10. Koliko u postocima treba povećati protjecanje da bi zadržali istu indukciju u zračnom rasporu ako se zračni raspor poveća od 0,25 na 0,3 mm? Zanemariti zasićenje u željezu.

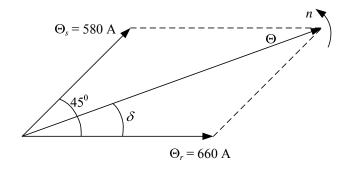
$$\Theta = H_{\delta} \delta = \frac{B}{\mu_{0}} \delta$$

$$\Theta' = \frac{B}{\mu_{0}} \delta'$$

$$\Theta' = \frac{B}{\mu_{0}} \delta'$$

$$\Theta = \left(\frac{\Theta' - \Theta}{\Theta}\right) = \left(\frac{\Theta' - \Theta}{\Theta}\right) = \left(\frac{B}{\Theta} - 1\right) = \frac{B}{\mu_{0}} \delta' - 1 = \frac{0.3}{0.25} - 1 = \boxed{0.2, tj. 20\%}$$

1.11. Sinusno raspoređena protjecanja 2-polnog stroja unutarnjeg promjera statora D = 0,466 m i aksijalne duljine l = 0,235 m predočena su vektorima prema slici. Koliki moment razvija stroj? Da li radi kao generator ili motor? Zračni raspor je konstantne duljine  $\delta = 1,5$  mm. Smjer vrtnje rotora je pozitivan.



$$\Theta = \sqrt{\Theta_r^2 + \Theta_s^2 - 2\Theta_r\Theta_s \cos 135^0} = \sqrt{660^2 + 580^2 - 2 \cdot 660 \cdot 580 \cdot \cos 135^0} = 1146 \text{ A}$$

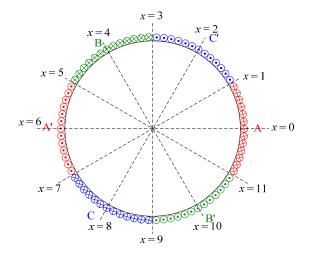
$$B = \frac{\mu_0}{\delta} \Theta = \frac{4\pi \cdot 10^{-7}}{0,0015} \cdot 1146 = 0,96 \text{ T}$$

$$\delta = \tan \frac{\Theta_s \sin 45^0}{\Theta_r + \Theta_s \cos 45^0} = \tan \frac{580 \cdot \sin 45^0}{660 + 580 \cdot \cos 45^0} = 20,97^0$$

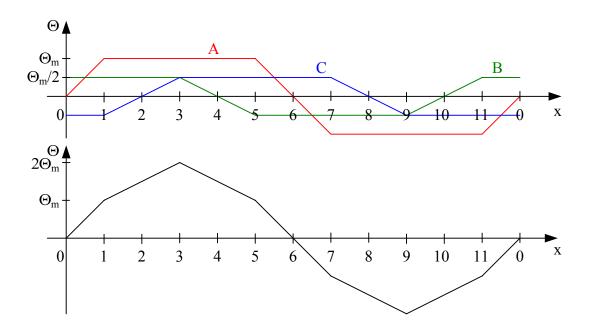
$$M_r = \frac{Dp\pi l}{2}B\Theta_r \sin \delta = \frac{0.466 \cdot 1 \cdot \pi \cdot 0.235}{2} \cdot 0.96 \cdot 660 \cdot \sin 20.97^0 = 39 \text{ Nm}$$

Smjer sile na rotor nastoji protjecanje rotora dovesti u os rezultantnog protjecanja. Prema slici smjer djelovanja momenta se podudara sa smjerom vrtnje rotora, stoga stroj radi kao motor.

1.12. Trofazni namot zauzima obod stroja prema slici. Treba nacrtati protjecanje faza A, B i C te ukupno protjecanje u trenutku kada je struja faze A maksimalna. Pretpostavite da je struja jednoliko raspoređena unutar svake zone.



$$\begin{split} &i_a = I_m \cos\left(\omega t\right), \ i_b = I_m \cos\left(\omega t - \frac{2\pi}{3}\right), i_c = I_m \cos\left(\omega t - \frac{4\pi}{3}\right) \\ &t = 0 \ \Rightarrow i_a = I_m, \ i_b = -\frac{I_m}{2}, \ i_c = -\frac{I_m}{2} \end{split}$$



1.13. Amplituda sinusno raspoređenog pulsirajućeg protjecanja jedne faze 3-faznog namota statora kad u njoj teče nazivna struja iznosi 250 A. Ako u sve 3 faze teku struje trofaznog sistema iznosa nazivne struje, kolika će biti amplituda okretnog protjecanja koje stvaraju?

$$\Theta_{\rm rez} = 375 \, \mathrm{A}$$

1.14. Kolika je kutna brzina, a kolika brzina vrtnje (o/min) okretnog protjecanja 3-faznog 6-polnog namota napajanog iz mreže 50 Hz?

$$n = 1000 \text{ o/min}$$

$$\omega_m$$
104, 72 rad/s

1.15. Kolika je brzina vrtnje, a kolika kutna brzina okretnog polja 2-faznog 4-polnog stroja napajanog iz mreže 50 Hz?

$$n = 1500 \text{ o/min}$$

$$|\omega_m 157,08 \text{ rad/s}|$$

1.16. Amplituda sinusno raspoređenog pulsirajućeg protjecanja jedne faze 2-faznog namota statora iznosi 150 A. Ako u oba fazna namota teku 2-fazne struje isto tolikog iznosa, kakvo protjecanje rezultira, i kolika mu je amplituda?

$$\Theta_{\text{rez}} = 150 \text{ A}$$

1.17. U simetričnom 3-faznom namotu teku 3-fazne struje fazno razmaknute za 120°, ali je zbog nesimetrije napona mreže struja u jednoj fazi za 20% veća. Ako se amplituda protjecanja jedne faze s manjom strujom označi sa 100%, koliko je direktno i inverzno protjecanje čitavog sistema?

$$\Theta_{\rm d} = 160 \%$$

$$\Theta_{\rm i} = 10 \%$$

1.18. Ako označimo obod 6-polnog 3-faznog statora geometrijskim stupnjevima počev od osi faze 1, gdje će se nalaziti amplituda 3-faznog okretnog protjecanja u času kad je struja faze 1: a) maksimalna, b) nula, c) minimalna?

1.19. Trofazni namot na statoru provrta 40 cm uzbuđen strujama frekvencije 50 Hz stvara okretno polje. Koliki put prevali amplituda okretnog protjecanja u rasporu kroz vrijeme potrebno da struja prijeđe 1 poluperiodu, ako je stroj: a) 2-polni, b) 6-polni?

a) 
$$\tau_p = 0.628 \text{ m}$$

b) 
$$\tau_p = 0.209 \text{ m}$$

1.20. Koliki je geometrijski kut koji prevali amplituda okretnog polja uzbuđenog strujama frekvencije 50 Hz u vremenu trajanja 1 periode struje, ako je stroj: a) 2-polni, b) 4-polni?

a) 
$$\alpha_g = 360^{\circ}$$

b) 
$$\alpha_g = 180^{\circ}$$

1.21. Ako sinkroni stroj radi s kutom opterećenja 40°, koliki je stvarni kut zakreta rotora (geometrijski kut opterećenja), ako je sinkrona brzina stroja 300 o/min, frekvencija 60 Hz?

$$\alpha_g = 3, \dot{3}^{\circ}$$