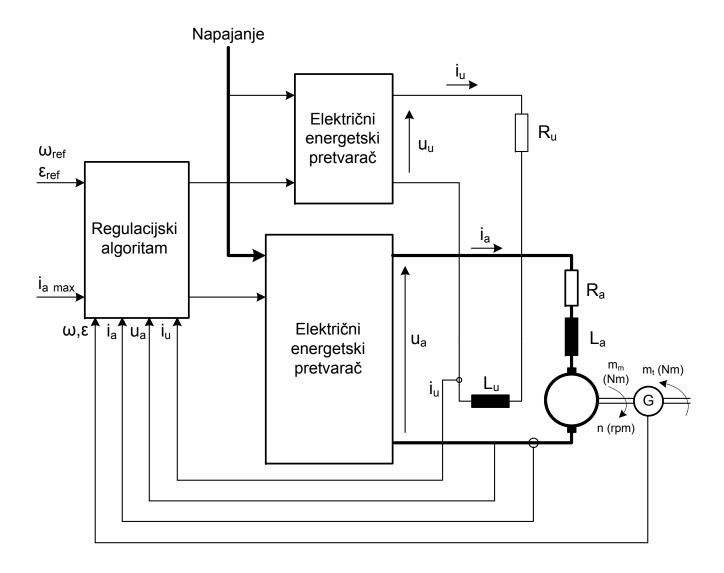
- Dosadašnja analiza pokazala je da se istosmjernom stroju brzina može podešavati na tri neovisna načina: promjenom napona armature, promjenom uzbudnog polja i promjenom ukupnog otpora u armaturnom krugu
- Pokazano je da je upravljanje brzinom vrtnje promjenom ukupnog otpora u armaturnom krugu energetski neučinkovito zbog disipacije snage na dodanim otpornicima a i činjenice da oslobođena toplina ne smije dovesti do povišenja radne temperature emp-a.
- To znači da se u slučajevima kada se toplina ne može iskoristiti, ona se mora odvesti iz okoline stroja.
- Upravljanje promjenom napona armature i promjenom napona uzbude stroja (a samim tim i uzbudnog polja) zahtijeva dobivanje promjenljivog istosmjernog napona
- Razvojem učinske elektronike, u zadnjih 30-tak godina afirmirala su se kvalitetna rješenja poluvodičkih učinskih pretvarača, koji istosmjerni stroj napajaju s promjenljivim istosmjernim naponom iz istosmjerne i iz standardne izmjenične mreže. To su usmjerivači (AC/DC) i istosmjerni pretvarači, tzv. čoperi (DC/DC).

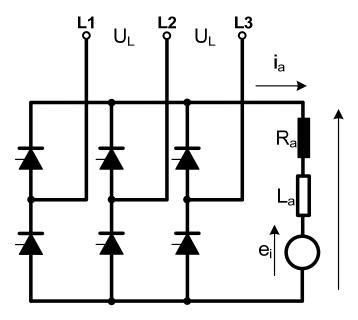
- U određenim primjenama potrebno je upravljati pozicijom stroja, a nekada je potrebno upravljati samo strujom stroja. Sve to mora biti ostvareno sa što manjim gubicima, što većom točnošću, pouzdanošću i uz što nižu cijenu.
- Dinamički zahtjevi uvjetuju korištenje sustava regulacije struje, brzine i
  pozicije (sustavi s povratnom vezom). Današnji industrijski sustavi realizirani
  u digitalnoj tehnici zasnovanoj na mikroprocesorima mogu zadovoljiti
  zahtjeve za brzim prikupljanjem i procesiranjem mjerenih podataka.
- Sada se u potpunosti mogu definirati komponente emp-a s istosmjernim strojem koji može osigurati regulaciju elektromehaničkih varijabli (struja, akceleracija, brzina, pozicija) u rasponu od 0 do minimalno nazivnih vrijednosti
- Pored istosmjernog stroja kao osnovne komponente kojeg smo upoznali u dosadašnjim predavanjima, minimalna konfiguracija emp-a bi trebala sadržavati učinski pretvarač, digitalni sustav na kojem se realiziraju upravljačko-regulacijske strukture i sustav za mjerenje i prikupljanje podataka o reguliranim varijablama emp-a



Sl.1 Načelna shema sustava regulacije istosmjernog nez. uzbuđenog stroja

- U sustavu postoje dva učinska pretvarača koji omogućavaju promjenu iznosa napona napajanja uzbudnog i armaturnog kruga. Na taj način moguće je mijenjati struju uzbude i struju armature.
- Sustav mjeri varijable koje se žele regulirati ali i one koje se žele nadzirati. To su struja armature, napon armature, brzina (pozicija) i struja uzbude.
- Mjerene veličine se uvode u sustav za regulaciju čime je ostvarena povratnu vezu u regulacijskoj strukturi. Povratnom vezom znatno se mogu poboljšati dinamička svojstva cijelog sustava.
- Upravljački sustav na osnovu mjerenih veličina i zadanih referentnih veličina (postavnih veličina) određuje izlazne veličine koje utječu na promjenu armaturnog i uzbudnog napona.
- Pretvarači koji se koriste u upravljanju istosmjernih strojeva, a koji koriste izmjenični (mrežni) napon na ulazu se zovu <u>usmjerivači</u>. Širi naziv je <u>mrežom vođeni (komutirani) usmjerivači</u> (pretvarači), engl. *Line Commutated Converters.*

- Usmjerivač je poseban tip ispravljača (općenitiji pojam) koji omogućava oba smjera energije; s izmjenične na istosmjernu, ali i istosmjerne na izmjeničnu stranu. Više o usmjerivačima može se pronaći u [5].
- Usmjerivač omogućava jedan smjer struje i dva polariteta napona na istosmjernoj strani. Kada energija prelazi s izmjenične na istosmjernu, usmjerivač radi kao ispravljač. Kada energija prelazi s istosmjerne na izmjeničnu, usmjerivač radi kao izmjenjivač.



SI.2. Trofazni tiristorski usmjerivač u mosnom spoju

Izlazni napon se mijenja prema izrazu

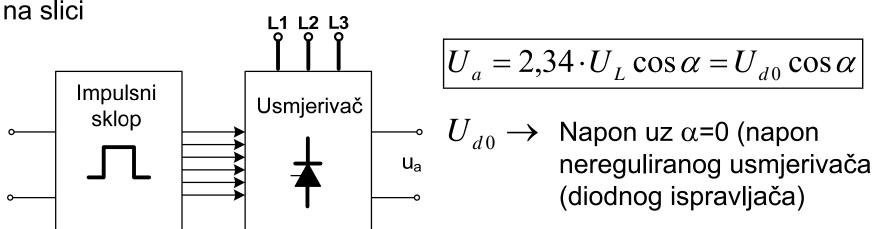
$$U_a = 2.34 \cdot U_L \cos \alpha$$
 (1)

 $U_a \rightarrow \text{srednja vrijednost ispravljenog napona}$ 
 $U_L \rightarrow \text{efektivna vrijednost izmjeničnog napona}$ 
 $\alpha \rightarrow \text{kut okidanja tiristora}$ 

Koje zahtjeve mora ispuniti učinski pretvarač za istosmjerni elektromotorni pogon ?

- Mora omogućiti izlazni napon oba polariteta i struju u oba smjera za IV-kvadrantni rad, odnosno napon oba polariteta za II-kvadrantni rad (ako se želi samo motorski način rada u oba smjera)
- ➤ Za vrijeme kratkih ubrzavanja i usporavanja, struja pretvarača se mora držati na najvišoj dozvoljenoj vrijednosti. Struja armature u dinamičkim prijelaznim pojavama može biti i nekoliko puta veća od struje u stacionarnom režimu rada.
- Srednja vrijednost izlaznog napona treba linearno ovisiti o ulaznom upravljačkom naponu.
- > Valovitost struje armature, odnosno faktor oblika, mora biti što manja
- Izlaz iz pretvarača mora što brže slijediti signal na ulazu kako bi se pretvarač mogao nadomjestiti elementom s konstantnim pojačanjem, bez mrtvog vremena

- Usmjerivački spojevi za istosmjerni emp su uglavnom realizirani s tirirstorskim poluvodičkim sklopkama koje karakterizira visoka strujna i naponska opteretivost.
- Sastavni dio usmjerivača je upravljački sklop (impulsni sklop, vidi sliku), koji osigurava sinkroniziran rad poluvodičkih tiristorskih sklopki s frekvencijom pojne mreže (mrežom vođeni usmjerivači).
- Za potrebe regulacije usmjerivač je potrebno matematički opisati prijenosnom funkcijom kako bi ga se moglo uključiti u strukturnu blokovsku shemu istosmjernog emp-a. Usmjerivač se može prikazati kao na slici



SI.3. Blokovski prikaz usmjerivača

- Na ulazu usmjerivača (okidnog sklopa) djeluje istosmjerni upravljački napon  $u_{ul}$ , kojim se određuje kut okidanja tiristora  $\alpha$ . Na izlazu usmjerivača dobije se srednja vrijednost ispravljenog napona  $u_d$ , tj. napon armature istosmjernog stroja  $u_a$
- Iz izraza (1) očita je nelinearnost izlazne veličine  $u_{ul}$  o kutu okidanja  $\alpha$ . Ako se osigura da kut okidanja  $\alpha$  ovisi o naponu  $u_{ul}$  s funkcijom *arccos*, tada je moguće pisati da je prijenosna funkcija usmjerivača:

$$F(s) = \frac{u_a(s)}{u_{ul}(s)} = K_{Ty}e^{-s\tau}$$
 (2) 
$$K_{Ty} \rightarrow \text{ pojačanje usmjerivača}$$
 
$$\tau \rightarrow \text{ mrtvo vrijeme usmjerivača}$$

- Prilikom promjene kuta upravljanja s promjenom napona u<sub>ul</sub> dolazi do određenog kašnjenja (mrtvog vremena, τ) nakon kojeg se izlazna veličina u<sub>d</sub> počinje mijenjati.
- Do ove pojave dolazi jer se tiristoru ne može promijeniti kut vođenja u bilo kojem trenutku. Nakon okidanja tiristora u trenutku  $t_1$ , tiristor može promijeniti kut okidanja tek u narednoj sekvenci vođenja, u trenutku  $t_2$ .

• Prosječno mrtvo vrijeme usmjerivača se definira kao

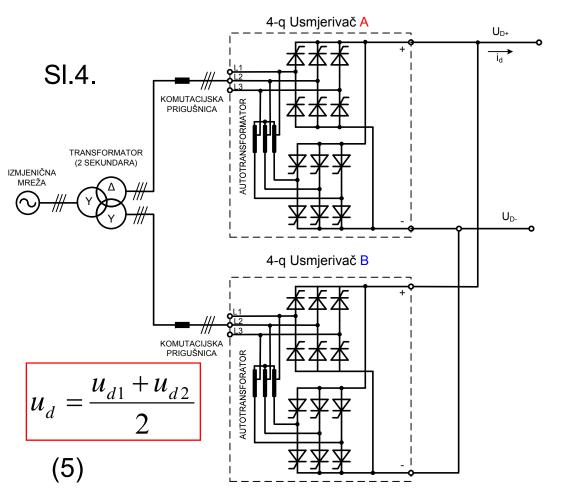
$$\tau = \frac{1}{2 \cdot m \cdot f} \qquad (3) \qquad \begin{array}{c} m \longrightarrow & \text{broj (pulzacija) u jednoj periodi napona napajanja} \\ f \longrightarrow & \text{frekvencija izmjeničnog napona napajanja} \end{array}$$

- Trofazni usmjerivač u mosnom spoju ima 6 pulzacija, a frekvencija izmjeničnog napona je najčešće 50 Hz. Prema izrazu (3), mrtvo vrijeme iznosi 1,67ms.
- Budući da se radi o prosječnom mrtvom vremenu, ovaj iznos se, zbog jednostavnijeg računa, najčešće zaokružuje na iznos od 2 ms.
- Prijenosna funkcija usmjerivača se u praksi najčešće aproksimira prema izrazu

$$F(s) = \frac{u_a(s)}{u_{ul}(s)} = K_{Ty} \frac{1}{1 + s\tau}$$
(4)

- Ovakva aproksimacija je dovoljno dobra s obzirom da vremenska konstanta iznosa 2 ms za elektromotorni pogon ne predstavlja značajnu vremensku konstantu (u odnosu na ostale vremenske konstante)
- U prijenosnoj funkciji F(s)=ω(s)/u<sub>a</sub>(s), F(s)=i<sub>a</sub>(s)/u<sub>a</sub>(s), ta vremenska konstanta bi u kompleksnoj ravnini definirala tzv. "brzi pol" koji ne bi značajnije utjecao na dinamiku emp-a
- Usmjerivači mogu biti napajani iz jednofaznih ili trofaznih izvora.
- Usmjerivač omogućuje izlazni napon jednog ili oba polariteta, te struju jednog smjera. Tzv. antiparalelnim spajanjem dvaju usmjerivača moguće je osigurati oba smjera struje, odnosno rad pogona u sva četiri kvadranta.
- Važna značajka usmjerivača je i osnovna frekvencija valovitosti napona na izlazu. Valovitost izlaznog napona utjecati će i na valovitost struje, a to za posljedicu može imati i valovitost momenta što je nepoželjna pojava pogotovo kod sustava pozicioniranja. (PITANJE: Zašto baš kod emp-a za pozicioniranja?)

 U tehnološki zahtjevnim operacijama gdje se zahtijeva iznimno mala valovitost struje (momenta), nije dovoljan samo 6-pulsni pretvarač. Primjeri su 12-pulsni i 24-pulsni usmjerivači koji se na trofaznu mrežu priključuju preko posebnih (višenamotnih) transformatora (1 primar-2 sekundara)



Primjer 12-pulsnog usmjerivača snage 1MVA za napajanje istosmjernog međukruga grupe izmjenjivača na tehnološkoj liniji proizvodnje i namatanja žice  $\phi$ 5, brzina linije 100m/s!

Radi se o sustavu s vraćanjem energije iz istosmjernog međukruga u izmjeničnu mrežu.

Komutacijske prigušnice ograničavaju kružnu struju između pretvarača A i B

Topologija	Vrsta sklopa	Raspon snage	Valovitost	Područje rada
	Trofazni punoupravljivi usmjerivač	Do 150 kW	$6f_s$	$v_d$ $i_d$ 2-kvadrantni
	Jednofazni antiparalelni usmjerivač	Do 15 kW	$2f_s$	$v_d$ $i_d$ 4-kvadrantni
	Trofazni antiparalelni usmjerivač	Do 1.5 MW	$6f_s$	$v_d$ $i_d$ 4-kvadrantni

S.5. Najčešće korištene topologije usmjerivačkih spojeva u upravljanju s istosmjernim emp-om

 Kako bi se istakla jedna specifičnost kod upravljanja istosmjernim strojevima upotrebom usmjerivača, potrebno je razmotriti vanjsku karakteristiku usmjerivača

Na slici je prikazana vanjska karakteristika usmjerivača, U<sub>d</sub>=f(I<sub>d</sub>), tj.

 $U_a=f(I_a)$ , uz parametar kut okidanja  $\alpha$ . isprekidana struja Područje isprekidane  $U_a$ struje  $\alpha = 0^{\circ}$ Područje neisprekidane struje  $\alpha = 60^{\circ}$  $\rightarrow I_a(A)$ neisprekidana struja  $\alpha = 90^{\circ}$  $\alpha = 120^{\circ}$  $R_xI_d$ SI.6. SI.7.  $\alpha = 150^{\circ}$ 

 U području izmjenjivačkog načina rada karakteristika opterećenja je ograničena s pravcem koji se može opisati na sljedeći način

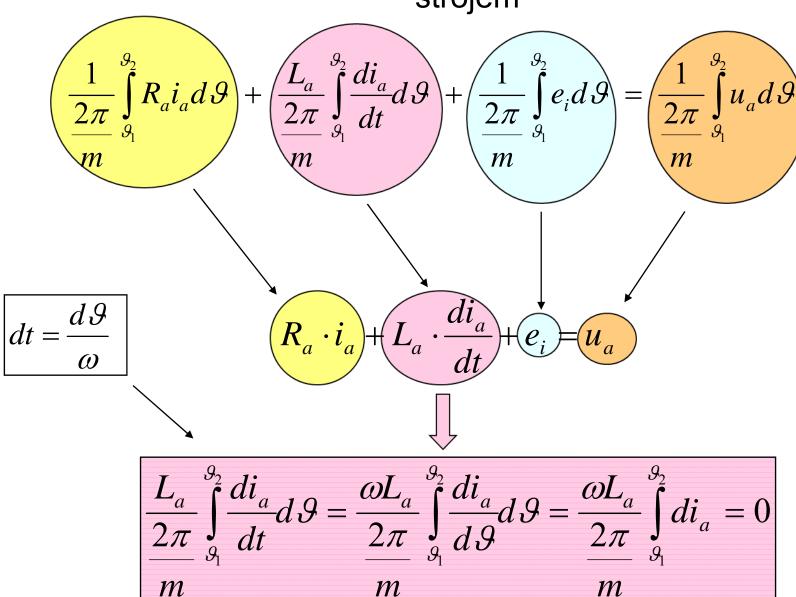
$$\left| U_a = -U_{a0} \cos \gamma + R_k \cdot I_a \right| \tag{6}$$

- Pri tome kut γ objedinjuje vrijeme odmaranja tiristorske sklopke i vrijeme komutacije. Ograničenje je također određeno opterećenjem kao što pokazuje gornji izraz.
- Na slikama 6. i 7. se vide dva karakteristična područja vanjske karakteristike usmjerivača
  - područje isprekidane (diskontinuirane) struje
  - područje neisprekidane (diskontinuiranje) struje
- U području isprekidanog vođenja (struja pada na nulu) dolazi do znatne promjene nagiba karakteristike.
- U području neisprekidanog vođenja pojačanje, tj. nagib krivulja di<sub>a</sub>/du<sub>a</sub>, je i do 10 puta veći od nagiba u području isprekidane struje

- Usmjerivač radi u isprekidanom području pri malim opterećenjima. Takav rad usmjerivača rezultira i drugačijim matematičkim opisom istosmjernog stroja koji je opterećenjem isprekidanom strujom
- Uzevši u obzir da je matematički opis istosmjernog stroja koji radi u
  području neisprekidane struje standardan (uzima se da je struja glatka i
  iznosa i<sub>d</sub>), onda će regulirani emp s istosmjernim strojem napajanim iz
  usmjerivača zahtijevati adaptivni regulator (ovisno o području rada).
- Razlog je u tome što se osim pojačanja, koje je bitno različito u ova dva slučaja, mijenja se i struktura (prijenosna funkcija) kojom se opisuje istosmjerni stroj.
- Polazeći od slike koja prikazuje isprekidanu struju  $i_a = f(v)$ , jednadžba

$$R_a \cdot i_a + L_a \cdot \frac{di_a}{dt} + e_i = u_a$$
 (7)

za *m* pulsni usmjerivač se može opisati kao



Sada se mogu izračunati i preostale komponente i one iznose

$$\frac{1}{2\pi} \int_{\beta_{1}}^{\beta_{2}} R_{a} i_{a} d\vartheta + \frac{L_{a}}{2\pi} \int_{\beta_{1}}^{\beta_{2}} \frac{di_{a}}{dt} d\vartheta + \frac{1}{2\pi} \int_{\beta_{1}}^{\beta_{2}} e_{i} d\vartheta = \frac{1}{2\pi} \int_{\beta_{1}}^{\beta_{2}} u_{a} d\vartheta$$

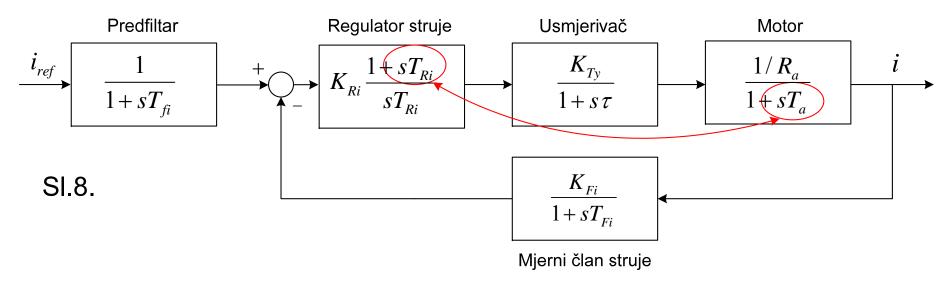
$$= 0 \qquad \int_{\beta_{1}}^{\beta_{2}} e_{i} d\vartheta = E_{i} \qquad \frac{1}{2} U_{a0} (\cos \beta_{1} - \cos \beta_{2})$$

 Konačan opis ponašanja istosmjernog stroja napajanog iz usmjerivača u području isprekidane struje je:

$$I_a R_a + \frac{1}{\frac{2\pi}{m}} E_i = \frac{1}{2} U_{a0} \left(\cos \theta_1 - \cos \theta_2\right) \tag{8}$$

- Izraz (8) ne sadrži induktivitet  $L_a$ , što znači da u području isprekidane struje struja prati promjene napona armature bez vremenske konstante  $T_a$  ( $T_a$ =0).
- Sustav regulacije struje armature potrebno je adekvatno prilagoditi ovakvoj prijenosnoj funkciji stroja
- Ako se krug regulacije struje armature optimira po pravilu tehničkog optimuma, regulator struje pri isprekidanom vođenju treba biti "I" tipa (integralni regulator) jer nema armaturne vremenske konstante koju treba poništiti.
- Pri neisprekidanom vođenju regulator treba biti PI tipa (proporcionalno integralni) jer se takvim regulatorom poništava armaturna vremenska konstanta T<sub>a</sub>.

 Primjer: krug regulacije struje podešen po tehničkom optimumu, regulator struje je PI tipa, T<sub>Ri</sub> konstanta regulatora poništava T<sub>a</sub> (dominantnu armaturnu vremensku konstantu motora), vrijedi za neisprekidanu struju!



• Za rad u području isprekidane struje, T<sub>a</sub>=0 pa brojnik u prijenosnoj funkciji regulatora struje postaje jednak 1, što znači da PI regulator struje prelazi

u l regulator pl Regulator struje Regulator struje  $K_{Ri} \frac{1+sT_{Ri}}{sT_{Ri}}$   $K_{Ri} \frac{1}{sT_{Ri}}$ 

- U području kontinuiranog vođenja (neisprekidana struja, struja niti u jednom trenutku ne pada na nulu), karakteristika ima blagi i konstantan nagib
- Ovaj nagib je posljedica padova napona zbog komutacije struje u usmjerivaču, padova napona na poluvodičkim sklopkama, padova napona na usmjerivačkom transformatoru i spojnim vodovima.
- Uzevši u obzir sve to, precizniji izraz za srednju vrijednost napona kojim usmjerivač napaja armaturu stroja je

$$U_{a} = U_{d} = U_{d0} \cos \alpha - \Delta U_{s} - (R_{T} + R_{v} + R_{k})I_{d}$$
 (9)

gdje su:

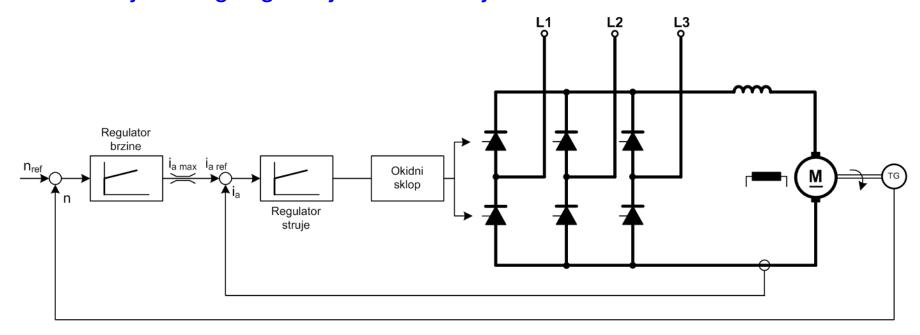
ΔU<sub>s</sub>→ pad napona na poluvodičkim sklopkama

 $R_T \rightarrow \text{ otpor namota transformatora}$ 

R<sub>k</sub> → nadomjesni otpor komutacijskog kruga

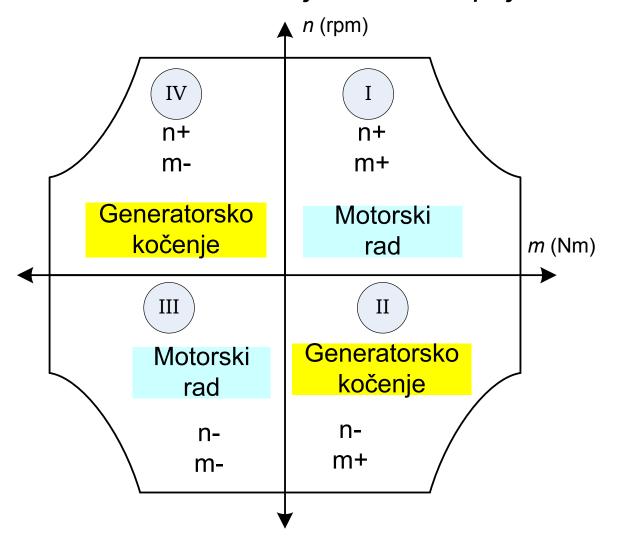
 $R_v \rightarrow$  otpor spojih vodova

- Na slici je prikazana shema sustava regulacije brzine vrtnje istosmjernog stroja s promjenljivim naponom armature. Uzbuda stroja se održava konstantnom. Sustav se sastoji od dva regulacijska kruga
  - unutarnji krug regulacije struje armature
  - vanjski krug regulacije brzine vrtnje



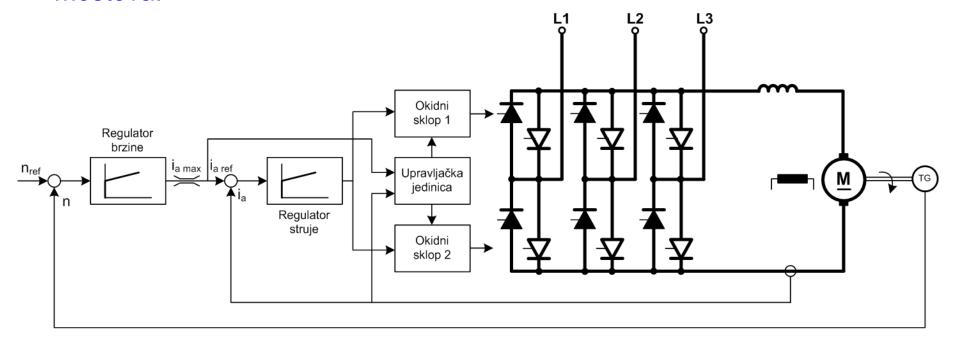
Sl.10. Sustav regulacije brzine vrtnje istosmjernog nezavisno uzbuđenog stroja za dvokvadrantni rad

- Unutrašnju povratnu vezu čine mjerni član struje armature, regulator struje te impulsni uređaj. Vanjsku povratnu vezu čine mjerni član brzine vrtnje te regulator brzine vrtnje.
- Regulator struje armature pomoću impulsnog uređaja povećava ili smanjuje struju kako bi brzina vrtnje dostigla zadani iznos
- Regulatori u ovakvim sustavima obično imaju proporcionalno i integralno djelovanje (PI).
- Struju armature je potrebno ograničiti na neki maksimalan iznos (tipično dvostruka nazivna struja stroja) jer bi u protivnom postojala opasnost da struja u određenim uvjetima (brza dinamika) postane toliko velika da može dovesti do kolektorske vatre ili problema u komutaciji.
- Sustav na slici omogućava dvokvadrantni način rada u I. i II. kvadrantu (jedan smjer momenta i dva smjera brzine vrtnje, sl.11.). Pogon može raditi u motorskom načinu rada za jedan smjer vrtnje (npr. dizanje tereta), te u generatorskom kočenju za drugi smjer vrtnje (spuštanje tereta, izmjenjivački način rada. U koliko kvadranta radi pogon na slici ako nema potencijalnog momenta tereta?



SI.11. Pogonska stanja istosmjernog elektromotornog pogona

- Sustav prikazan na slici omogućava rad pogona u sva četiri kvadranta.
   Ovaj sustav ima dva antiparalelno spojena tiristorska mosta, što omogućava promjenu smjera struje i promjenu polariteta napona
- Sustav zahtijeva upravljačku jedinicu za svaki most. Postoji logika za upravljanje mostova, koja osigurava vremensku pauzu kod izmjene mostova!



SI.12. Sustav regulacije brzine vrtnje istosmjernog nezavisno uzbuđenog motora za četverokvadrantni rad

- Da bi se izbjegao neizbježni kratki spoj na priključnoj (mrežnoj) strani mora se osigurati da SAMO JEDAN usmjerivač mora biti aktivan u svakom trenutku. Prednost je da u tom slučaju što samo jedan tiristor u paru stvara gubitke što znači da se kompletan tiristorski PAR može staviti na jedan hladnjak (naravno, mora postojati električna izolacija između njih!!!).
- Izlazna vrijednost regulatora brzine određuje zahtjev za momentom (strujom) koji se prosljeđuje regulatoru struje (npr, kočenje, i<sub>r</sub><0). U tom slučaju regulator struje smanjuje armaturni napon što u jednom trenutku dovodi do i<sub>a</sub>=0.
- U tom trenutku upravljačka logika odlučuje koji most treba biti aktivan:

$$i_{ar}>0$$
 i  $i_a=0$   $\rightarrow$  Most "A" uključen ("gornji" most)  $i_{ar}<0$  i  $i_a=0$   $\rightarrow$  Most "B" uključen ("donji" most)

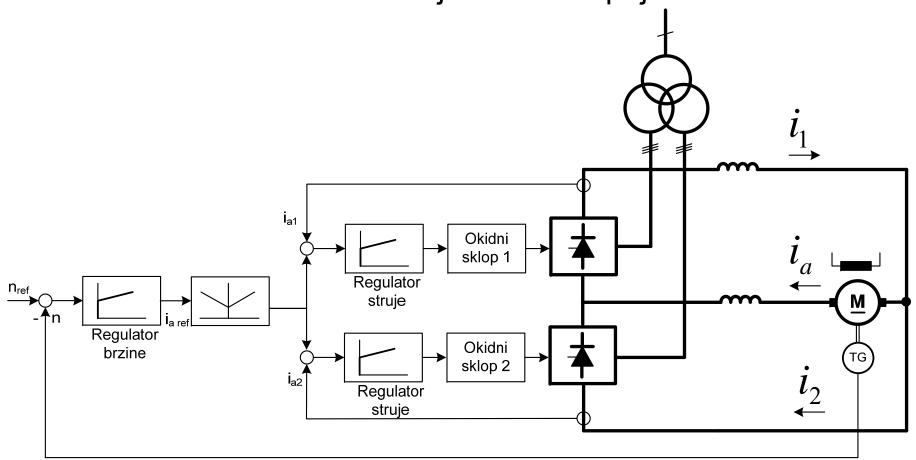
• Iz sigurnosnih razloga prelazak vođenja s jednog na drugi most se izvodi uz vremensku pauzu (tzv "bezstrujna" pauza), 2-5ms, maksimalno 10ms!

- Aktiviranje jednog od tiristora u mostu B prije nego svi tiristori u mostu A
  ne budu sigurno blokirani, rezultira strujom kratkog spoja na mrežnoj
  strani i ta struja se ne može kontrolirati regulatorom struje.
- Sprečavanje ove struje kratkog spoja u nadležnosti su osigurača u mrežnim dovodima usmjerivača.
- Rezolucija mjerenja struje i<sub>a</sub>=0 je od <u>velike</u> važnosti za pravilan rad usmjerivača. Naime, ako se okidni impulsi prema usmjerivaču koji vodi struju ukinu samo malo prije nego što je postignuto i<sub>a</sub>=0 (slijed: vrem. pauza → priprema za vođenje drugog mosta), tiristor koji bi još uvijek trebao voditi neće iskomutirati struju što rezultira opet strujom kratkog spoja, ali sada izazvanom komutacijskim problemom.
- Upravo zbog navedenog problema, često se koriste 2 senzora struje za pogone većih snaga. Jedan senzor služi za sustav regulacije struje armature kao signal povratne veze i takav senzor struje je linearan u čitavom radnom području

- Drugi senzor struje služi za mjerenje struje pri malim vrijednostima struje armature, tj. za detekciju struje i<sub>a</sub>=0. Taj signal opslužuje upravljačku logiku sa zadatkom pravilnog aktiviranja mostova u usmjerivaču.
- Kao što se vidi, velika se važnost pridaje kvalitetnom senzoru. Upravo je problem detekcije struje  $i_a$ =0, ovog relativno jednostavnog reverzibilnog 4q usmjerivača, bio razlog kašnjenju uvođenja u opću upotrebu.
- 4q pretvarači pokrivaju široko područje od nekoliko kW do 10MW. Za veće snage predviđeno je zračno i vodeno hlađenje rashladnih tijela tiristorskih sklopki (modula).
- Postoje različite modifikacije osnovne sheme 4q usmjerivača. Jedna od modifikacija je ta da se koristi samo jedan okidni sklop za usmjerivače u pretvaraču. Kako je to moguće?
- Sa stanovišta kompletnog pogona, 4q sustav upravljanja je proširen na područje konstantne snage (upravljanje poljem), a to znači da se u uzbudnom krugu mora osigurati mijenjanje uzbudnog napona (a s tim i struje, polja).

- To se može postići postiže s poluupravljivim tiristorskim usmjerivačem.
   Postoje i inačice s komutacijskom diodom (nul-dioda). To su jeftinije inačice koje osiguravaju ono što se zahtijeva u uzbudi, a to je promjena toka (uzbudne struje) od nazivnog prema minimalnom (kritičnom) toku (uzbudnoj struji)
- Ovakvi sustavi zahtijevaju sofisticirane upravljačke strukture i danas su realizirani u isključivo digitalnoj tehnici zasnovanoj na mikroprocesorskim sustavima
- U prethodnim razmatranjima je napomenuto da, primjerice, sustav u
  području isprekidane i neisprekidane struje mora zadržati približno iste
  karakteristike bez obzira što se mijenja ukupno pojačanje u krugu
  upravljanja.
- Dakle, adaptivni regulator je nužan, struktura regulatora se mijenja (PI→I), a želja nam je da se sklopovska složenost ne povećava. Kako se to postiže?

- Dodatna zahtjevna zadaća je sigurnosno (tzv."mrtvo" vrijeme) u 4q pretvaraču koje u nekim zahtjevnim industrijskim primjenama mora biti jako malo (područje "nulte" struje). Primjer su valjaonički pogoni gdje taj iznos ne smije preći 5ms!
- U takvim primjenama se postavljaju i strožiji zahtjevi na digitalni sustav upravljanja (brzina procesora). Također, za tako zahtjevne primjene jasno se definira kontinuiran prelazak struje vođenja s jednog usmjerivača na drugi (prediktivno upravljanje, eliminacija skokovitih prijelaza→µP
- Budući da ovakvi sustavi upravljanja u pravilu trebaju osigurati regulaciju brzine vrtnje iznad nazivne brzine, mora se regulirati i uzbudna struja. U tom slučaju se u krugu regulacije brzine vrtnje mijenja ukupno pojačanje (zbog promjene pojačanja u uzbudnom dijelu kruga). Zadatak sustava upravljanja je da osigura kompenzaciju promjenljivog pojačanja, adaptivno upravljanje→µP.
- Za te primjene koristit će se drugi tip 4q pretvarača, tzv. pretvarač s kružnim strujama



SI. 13. Sustav regulacije brzine vrtnje istosmjernog nezavisno uzbuđenog motora s dvosmjernim tiristorskim usmjerivačem s kružnom strujom u krugu armature

- Ovaj sustav osim kruga regulacije brzine i kruga regulacije struje armature sadrži krugove regulacije struja tiristorskih usmjerivača.
- Ovisno o režimu rada stroja, jedan od usmjerivača radi u ispravljačkom, a drugi u izmjenjivačkom režimu rada.
- Dvosmjerni tiristorski usmjerivač s kružnom strujom (sl. 13.) ne zahtijeva upravljačku jedinicu. (Zbog čega?)
- Oba dvo-kvadrantna usmjerivača rade istovremeno, što povlači za sobom dva razdvojena sekundarna namota (za trofazno napajanje)
- lako je na prvi pogled za uvjet istovremenog rada oba usmjerivača dovoljna jednakost srednjih vrijednosti napona na usmjerivačima, ostaje problem različitih trenutnih vrijednosti napona na usmjerivaču.
- Zbog toga se koriste prigušnice u armaturnom krugu koje ograničavaju tzv. kružnu struju između dvaju usmjerivača, koja je upravo posljedica različitih trenutnih vrijednosti struja.

 Kao što se vidi iz sl.13, struja armature može biti različitog smjera (naravno, i iznosa)

$$i_a = i_1 - i_2 < 0; \quad i_a = i_1 - i_2 > 0$$

- Manja od struja i<sub>1</sub> i i<sub>2</sub> predstavlja tzv. kružnu struju, koja je posljedica različitih trenutnih vrijednosti napona koja daju usmjerivači. Ta struja "premošćuje" armaturu motora, tj. ona se zatvara izravno preko usmjerivača
- Usmjerivači se upravljaju simetrično, što znači da je kut upravljanja usmjerivača u ispravljačkom načinu rada  $\alpha$  jednak kutu upravljanja usmjerivača u izmjenjivačkom načinu rada  $\beta$ , odnosno

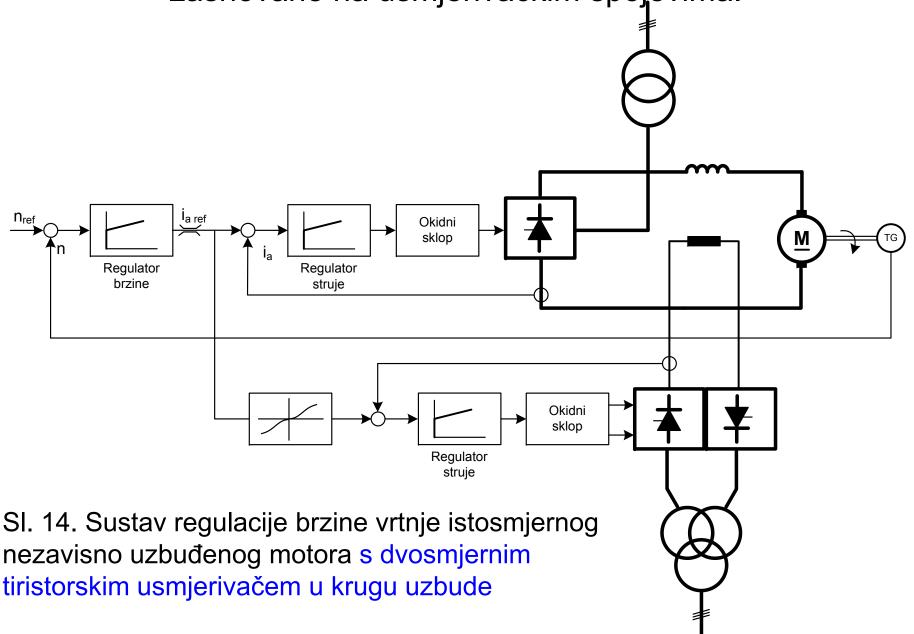
$$\alpha = 180^{\circ} - \beta \tag{10}$$

- Kružna struja se mora održavati na što manjoj vrijednosti da bi se smanjili gubici radne a posebno jalove snage (zbog prigušnica za ograničenje kružne struje.
- Preporučljiva maksimalna vrijednost kružne struje iznosi 10% nazivne struje
- Kružna struja mora bit što više glatka, da bi se izbjegla moguća kašnjenja u sustavu regulacije struje (zbog "pauza" u području isprekidane struje)
- Ovisno o području rada, za npr.  $m_m$ >0, jedan od usmjerivača vodi struju armature i kružnu struju, dok drugi vodi samo kružnu struju. U kvadrantu gdje je  $m_m$ <0, usmjerivači zamjenjuju uloge
- Treba voditi računa da se prigušnice moraju projektirati na (minimalno) nazivnu vrijednost struje armature
- Ako su ispunjeni uvjeti jednakosti srednje vrijednosti napona usmjerivača i malog iznosa kružne struje koja je prigušnicama dovoljno "filtrirana", preuzimanje struje armature svakog pretvarača će biti brzo i bez skokovitog prijelaza (engl. bumpless)

- Iznos kružne struje se mora kontrolirati. Da li je dovoljno da se održavanjem uvjeta (10) osigura kontrola kružne struje?
- Odgovor je negativan a razlog je u tome što uvijek postoji različitost u karakteristikama upravljačkih (okidnih) sklopova a osim toga postoji i strujna ovisnost padova napona na sklopkama
- To može rezultirati povećanom kružnom strujom ali i isprekidanom kružnom strujom što onda utječe na dinamiku sustava (spor odziv) kod reverziranja
- Upravo regulacijska struktura na sl. 13. osigurava. Na osnovi  $i_{aref}$ , koja dolazi od nadređenog regulatora, određuju se referentne struje  $i_{1ref}$  i  $i_{2ref}$  tako da vrijedi

$$i_{1ref} - i_{2ref} = i_{aref},$$
 
$$\min(i_{1ref} - i_{2ref}) = i_{kref} = konst$$
 (11)

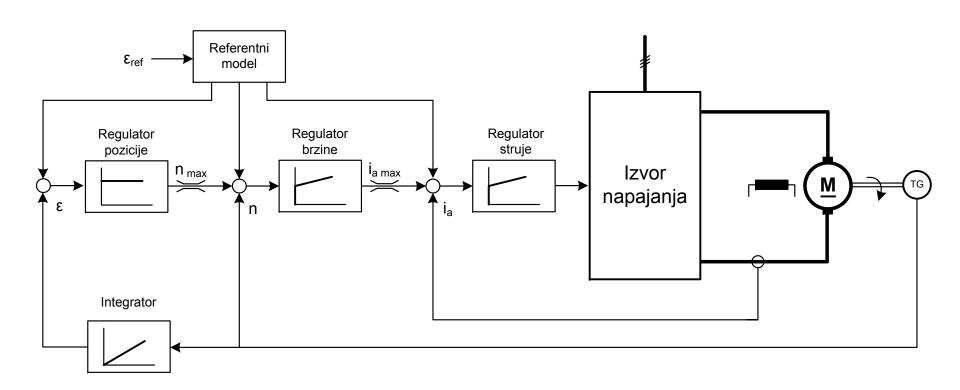
- Upravo funkcijski generator na sl.13. u grani referentne vrijednosti struje armature osigurava kontrolu kružne struje, tako da ona nikad ne može pasti na nižu vrijednost od i<sub>kref</sub> određene izrazom (11)
- Zaključak je da upravljanje s pretvaračem u otvorenoj petlji koristeći izraz (10), o jednakosti srednjih vrijednosti usmjerivača, nije dovoljan za osiguranje optimalnosti sustava (gubici, dinamika, blagi prijelazi pri reverziranju)



- Smjer brzine vrtnje istosmjernog motora može se mijenjati i promjenom smjera uzbudne struje pomoću dvosmjernog tiristorskog usmjerivača za napajanje kruga uzbude (sl.14.)
- U krugu armature je dvokvadrantni usmjerivač; dakle, polaritet napona se može promijeniti ali smjer struje se ne može promijeniti
- Upravljanje radom usmjerivača u uzbudnom krugu je određeno zahtjevom za armaturnom strujom (referentnom vrijednošću).
- Regulator struje uzbude upravlja usmjerivačima u uzbudi na sličan način kao i regulator struje armature pri upravljanju usmjerivačima u armaturi.
   Pri tome se kod reverziranja struje uzbude mora "blokirati" usmjerivač u armaturi stroja, budući da se struja uzbude pri reverziranju mijenja od nula do nazivne struje (u jednu i drugu stranu)
- Karakteristike ovakvog sustava su da mu je dinamika lošija od dinamike kod upravljanja u krugu armature. Zašto?

- Prednosti ovakvog upravljanja je u jeftinijem rješenju jer se u uzbudi upravlja vrlo malom snagom, pa su usmjerivači malih snaga
- Upravljanje malim strujama u uzbudi znači da se sve komponente u energetskom krugu dimenzioniraju na niže vrijednosti
- Ovakva koncepcija upravljanja se koristi samo onda ako zahtjevi za dinamikom u 4q pogonu nisu visoki

- Do sada su uglavnom razmatrani kaskadni sustavi s nadređenom petljom brzine vrtnje
- Pri tome su koriišćeni P ili Pi regulatori brzine s podređenom petljom struje armature
- Za kaskadne sustave regulacije pozicije potrebna je još jedna vanjska povratna veza po poziciji te regulator pozicije koji bi na izlazu davao referentni signal za regulator brzine
- Regulatori pozicije su obično P tipa (3 PI regulatora u kaskadi bi sustav mogla učiniti nestabilnim).
- S obzirom da su kaskadni sustavi regulacije sporije dinamike od onih koji imaju samo jednu povratnu vezu (pod uvjetom da je ostvariva), moguće je kaskadni sustav uvesti i predupravljanje (unaprijedne signale, eng. feedforward) koje poboljšava dinamiku sustava (slieđenje referentne vrijednosti)

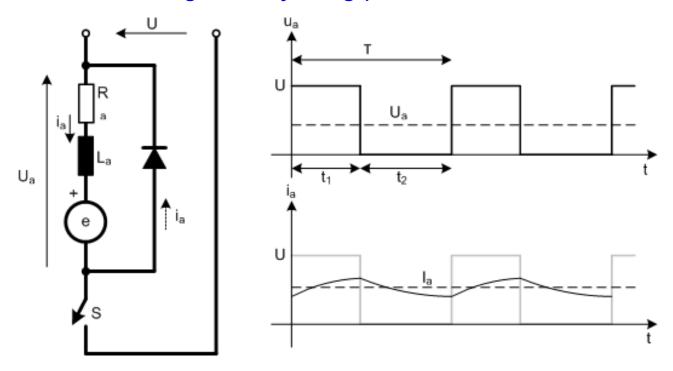


Sl. 15. Sustav regulacije pozicije istosmjernog nezavisno uzbuđenog stroja s predupravljanjem (s unaprijednim signalima) za poboljšanje dinamike emp-a

- Na osnovi referentnog modela sustava i zadavanja referentne pozicije u sustavu je moguće "ubrizgati" signale u unutarnje povratne veze po struji i brzini (u granu referentne vrijednosti brzine i struje struje) kako bi se ubrzao odziv sustava.
- Ukoliko se generira određeni profil trajektorije željene pozicije, jednostavno se mogu dobiti i trajektorije željene brzine i ubrzanja koje se onda kao predupravljački (unaprijedni) signali mogu dodati u direktne grane referentne brzine i struje, sl.15.

- Istosmjerni pretvarači se koriste u upravljanju istosmjernih strojeva gdje god postoji konstantan istosmjerni napon kao izvor napajanja
- To može biti baterija, diodni mosni spoj napajan izmjeničnim ulaznim naponom ili bilo koji drugi istosmjerni uzvor napajanja.
- Zadaća istosmjernog pretvarača je da konstantan istosmjerni izvor napajanja (neregulirani istosmjerni ulazni napon) pretvori u promjenljivi (izlazni) napon s kojim se napaja stroj (armatura)
- Takvi pretvarači se zovu istosmjerni pretvarači ili čoperi (od engl. *Chopper, DC/DC converter*).
- Osnovne topologije istosmjernih pretvarača su:
  - silazni istosmjerni pretvarač (engl. step-down (buck))
  - uzlazni istosmjerni pretvarač (engl. step-up (boost))
  - silazno-uzlazni istosmjerni pretvarač (eng. buck-boost)

 Najčešće korištena topologija istosmjernog pretvarača je mosni spoj koji je izveden iz silaznog istosmjernog pretvarača

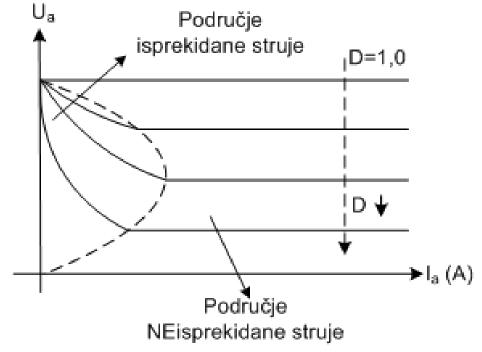


SI.16. Silazni istosmjerni pretvarač s valnim oblicima napona i struje armature (kao trošilom)

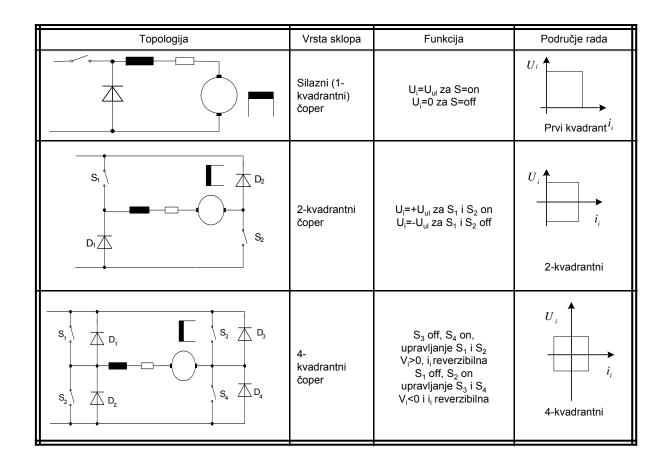
- Pretvorba istosmjernog napona postiže se sklapanjem sklopke S
- Kada je sklopka uključena armatura stroja je spojena na napon *U* i struja armature raste. Brzina porasta ovisi o vremenskoj konstanti (L<sub>a</sub>/ R<sub>a</sub>). Kada se sklopka S isključi napon armature jednak je nuli a struja armature pada.
- Na valovitost struje može se utjecati promjenom frekvencije sklapanja sklopke S. Uz veću frekvenciju sklapanja valovitost struje je manja ali se istovremeno povećavaju sklopni gubici. Valovitost struje armature potrebno je uzeti u obzir zbog njenog utjecaja na pulzacije momenta i gubitke u željezu motora (izmjenično magnetiziranje!)
- Uz manji moment inercije cijelog pogona frekvencija sklapanja treba biti manja. Red veličine sklapanja je 1 kHz.
- Ako je D faktor (opterećenja) vođenja sklopke, srednja vrijednost napona armature računa se prema izrazu

$$\left| U_a = \frac{t_1}{T} U = D \cdot U \right| \tag{12}$$

- Način upravljanja pretvaračem prilikom kojeg se mijenja širina impulsa zove se pulsno širinska modulacija (engl. Pulse Width Modulation, PWM)
- Na sl. 16. struja je neisprekidana. Međutim, kao i kod usjmerivača, struja može biti isprekidana što narušava linearnost karakteristike istosmjernog pretvarača, sl.17.



SI.17. Struno-naponska karakteristika istosmjernog silaznog pretvarača



Pregled najčešće korištenih topologija istosmjernih pretvarača u istosmjernim elektromotornim pogonima

Prijenosna funkcija silaznog pretvarača može se izraziti kao:

$$F(s) = \frac{u_a(s)}{u_{ul}(s)} = K_{sp}e^{-s\tau}$$
 (13)

K<sub>sp</sub> - pojačanje istosmjernog silaznog pretvarača

- τ mrtvo vrijeme pretvarača
- uu upravljački napon kojim se određuje faktor vođenja D
- Srednja vrijednost mrtvog vremena  $\, au\,$  može se izraziti kao

$$\tau = T/2$$

 Prijenosnu funkciju iz izraza (13) moguće je aproksimirati prijenosnom funkcijom prvog reda

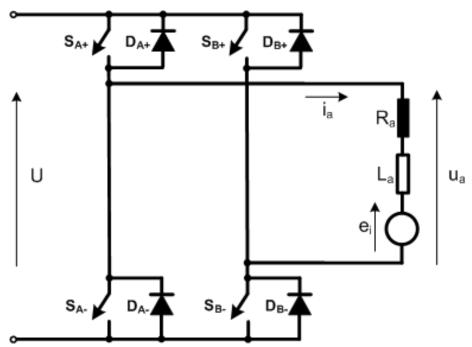
$$F(s) = \frac{u_a(s)}{u_{ul}(s)} = K_{sp} \frac{1}{1 + s\tau}$$
 (14)

 S obzirom da je frekvencija sklapanja kod istosmjernih pretvarača relativno velika u odnosu na vremenske konstante stroja, prijenosna funkcija istosmjernog pretvarača se može prikazati samo pojačanjem, dakle

$$F(s) = \frac{u_a(s)}{u_{ul}(s)} = K_{sp}$$
 (15)

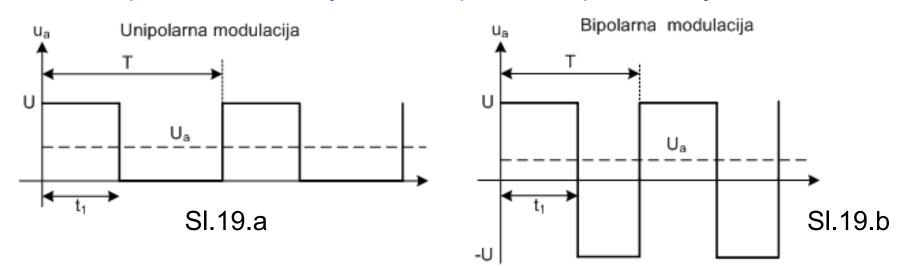
- Formalno, struktura prijenosne funkcije kruga regulacije struje armature stroja upravljanog iz usmjerivača i istosmjernog pretvarača se ne razlikuje.
- Ako se usporede izrazi za prenosnu funkciju usmjerivača (4) i istosmjernog pretvarača (14), one su strukturno potpuno iste.
- Ako bi se sada na istosmjerni emp upravljan istosmjernim pretvaračem primijenila tehnika tehničkog optimuma na krug regulacije struje, zaključci doneseni o promjeni strukture regulatora struje u isprekidanom načinu rada vrijede u potpunosti i za slučaj istosmjernog emp-a upravljanog s istosmjernim pretvaračem!!! (VAŽNO)

 Najčešće korišten istosmjerni 4q pretvarač u upravljanju istosmjernog stroja je prikazan na sl.18



SI.18. Istosmjerni silazni 4q pretvarač u mosnom spoju

- Dvije sklopke iz iste grane ( $S_{A+}$  i  $S_{A-}$  ili  $S_{B+}$  i  $S_{B-}$ ) ne smiju biti istovremeno uključene jer bi se izvor U na taj način kratko spojio
- Diode omogućavaju nesmetan smjer struje bez obzira na polaritet napona na stroju. Trenutni iznos napona na stroju, ovisno o stanju upravljivih sklopki, može iznositi +U, -U ili 0.
- Upravljive sklopke su najčešće bipolarni tranzistori, MOSFET, ili IGBT. Dva su osnovna načina upravljanja sklopkama mosnog pretvarača:
  - ➢ Bipolarna modulacija širine impulsa napon ima vrijednosti +U i −U
  - Unipolarna modulacija širine impulsa napon imavrijednosti +U i 0



Ako je faktor opterećenja (omjer vođenjenja) definiran kao u izrazu (12)
 onda se je srednja vrijednost napona za unipolarnu modulaciju računa kao:

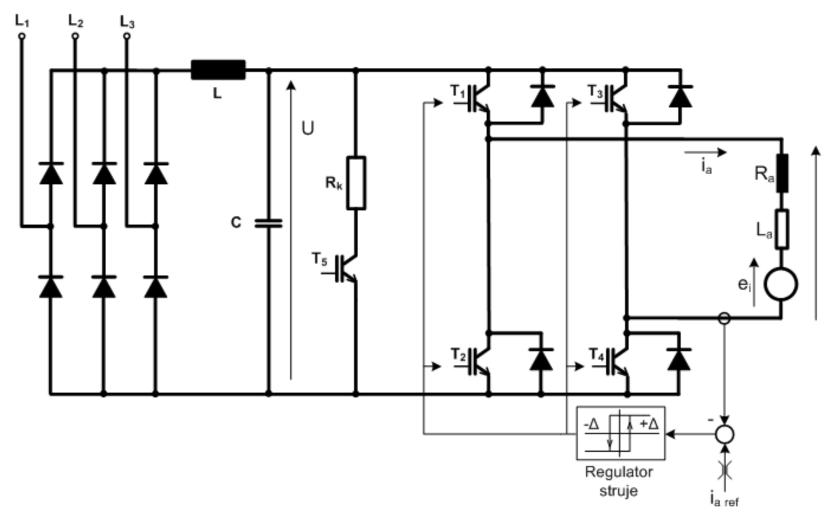
$$U_a = D \cdot U$$

a za bipolarnu modulaciju kao

$$U_a = U(2D - 1)$$

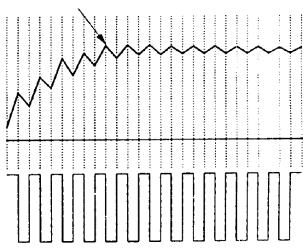
• Mijenjanjem srednje vrijednosti napona na izlazu pretvarača ( $U_a$ ) mijenja se struja armature istosmjernog stroja prema karakteristici na sl.17 . Frekvencija sklapanja za oba slučaja modulacije fiksno je određena (red veličine 1kHz).

- Sustav regulacije istosmjernog stroja s istosmjernim pretvaračem u mosnom spoju može se realizirati na sličan način kao kad se istosmjerni stroj napaja iz usmjerivača (vidi sl.10.)
- U tom slučaju bi se PI regulator struje s okidnim sklopom kod usmjerivača trebao zamijeniti s Pi regulatorom struje s pulsno-širinskom modulacijom impulsa za upravljanje istosmjernim pretvaračem (PWM-om).
- Frekvencija rad sklopki u istosmjernom pretvaraču u tom slučaju bi bila fiksna
- Međutim, sustav regulacije istosmjernog stroja s istosmjernim pretvaračem u mosnom spoju može se realizirati na drugačiji način; s histereznim regulatorom struje, često korištenom za upravljanje istosmjernog stroja napajanog iz istosmjernog pretvarača, (vidi sl.20)
- U ovom slučaju frekvencija rada sklopki se mjenja ovisno o definiranom pojasu histereze ∆ kojom su određene pulzacije struje armature

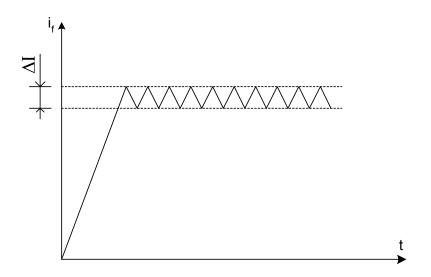


SI.20. Sustav regulacije istosmjernog stroja s pretvaračem u mosnom spoju i histereznim regulatorom struje



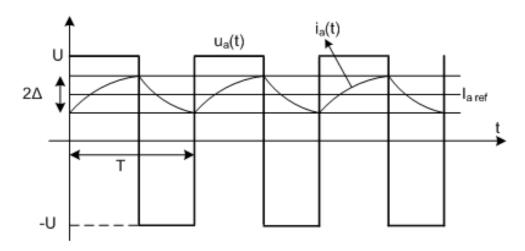


SI. 21. Regulator struje s PWM-om



SI.22. Histerezni regulator struje

- Sustav se napaja iz trofaznog izvora napona koji se ispravlja s diodnim ispravljačem.
- Kondenzator služi za smanjenje valovitosti napona, a zavojnica za smanjenje valovitosti struje. Otpornik  $R_k$  i sklopka  $T_5$  su elementi tzv. kočnog sklopa
- Kada istosmjerni stroj vraća struju (generatorski rad), napon na kondenzatoru raste. Uključenjem sklopke dio struje se zatvara preko otpornika R<sub>k</sub> kako bi se smanjilo naponsko naprezanje kondenzatora.
- Mjerena struja armature se uspoređuje s zadanom referentnom strujom, a signal razlike se odvodi u histerezni regulator.
- Valni oblik struje i napona armature prikazan je na sl.23.



SI.23. Valni oblik struje i napona armature istosmjernog stroja s histereznim regulatorom struje armature

Regulacija struje armature s histereznim regulatorom djeluje na slijedeći način:

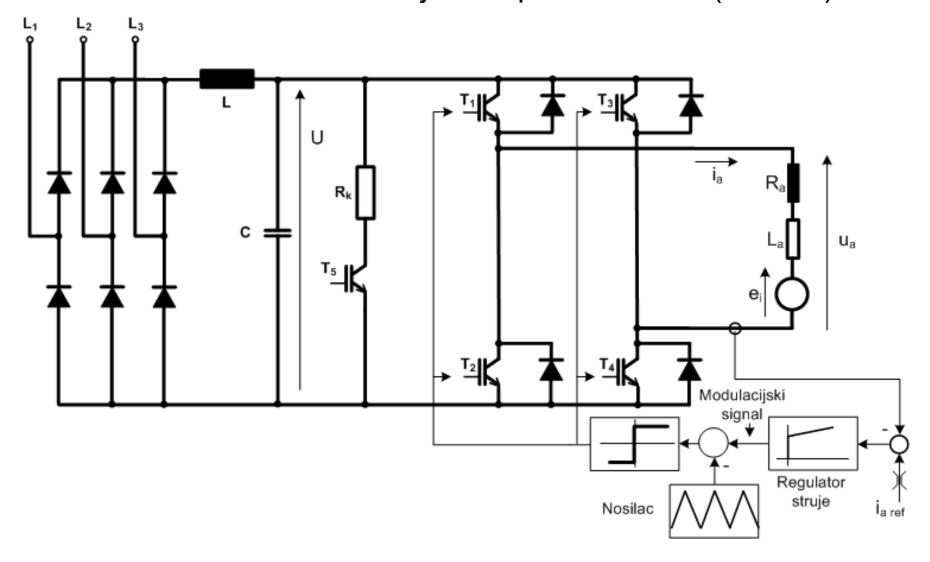
$$i_a < I_{aref} - \Delta$$

sklopke se postavljaju u sklopno stanje koje osigurava porast struje, odnosno napon armature iznosa +*U*,

$$i_a > i_{aref} + \Delta$$

sklopke se postavljaju u sklopno stanje koje osigurava pad struje, odnosno napon armature iznosa –*U* (ili 0).

- Povećanjem iznosa  $\Delta$  povećava se valovitost struje. Ako je  $\Delta$  konstantnog iznosa tada se za različite iznose  $I_{aref}$  mijenja i vrijeme T, odnosno frekvencija sklapanja , a s tim i valovitost napona i struje armature. VAŽNO!
- Sustav regulacije istosmjernog stroja s istosmjernim pretvaračem u mosnom spoju i PI regulatorom struje (s PWM-om) prikazan je na sl.24.
- Na osnovi odstupanja mjerene struje od zadane referentne vrijednosti, sustav regulacije generira upravljačke signale za sklapanje sklopki.
- Napon armature u ustaljenom stanju ima iznos koji osigurava da struja armature bude na zadanom referentnom iznosu
- Za razliku od regulacije struje histereznim regulatorom, frekvencija napona armature i valovitosti struje kod ovakve regulacije je nepromjenljiva, a određena je frekvencijom signala kojim se generiraju impulsi za sklopke
- Regulacija brzine vrtnje i pozicije istosmjernih strojeva napajanih iz istosmjernih pretvarača ne razlikuje se od onih napajanih iz usmjerivača



SI.24. Sustav regulacije istosmjernog stroja s pretvaračem u mosnom spoju i PI regulatorom struje (s PWM-om).

#### LITERATURA

- [1] "Osnove električnih strojeva", Radenko Wolf, Školska knjiga Zagreb, 1995.
- [2] "Automatsko upravljanje", Vukić, Kuljača, Kigen Zagreb, 2005.
- [3] "Elektromotorni pogoni", Jurković, Školska knjiga Zagreb, 1990.
- [4] "Electric motor drivesi", R. Krishnan, Prentince Hall New Jersey, 2001.
- [5] "Power Electronics", Mohan, Undeland, Robbins, John Wiley & Sons
- [6] "Control of electrical drives", Leonhard, Springer 1996.
- [7] "T4 Visokofrekvencijski istosmjerni pretvarači bez galvanskog odvajanja", FER-ZESA.