

# KRALJEVINA JUGOSLAVIJA

UPRAVA ZA ZAŠТИTU

INDUSTRISKE SVOJINE



Klasa 21 (4).

Izdan 1 maja 1935.

## PATENTNI SPIS BR. 11553

von Platen Baltzar Carl, dipl. ingenieur, Stockholm, Švedska.

Uredjenje u rotacionim električnim mašinama.

Prijava od 5 maja 1933.

Važi od 1 septembra 1934.

Traženo pravo prvenstva od 22 februara 1933 (Švedska).

Ovaj se pronalazak odnosi na električna uređenja sa rotacionim mašinama konstrukcije sa naizmeničnim polovima koje su snabdevene otvorenim namotajima kotve kao i izvesnim brojem glavnih polova koji su konstantno magnetizirani i koji se shodno napajaju jednosmislenom strujom. Pri tome izraz mašine sa naizmeničnim polovima označava uopšte takve mašine kod kojih uzastopni magnetski polovi imaju nejednaki polaritet t. j. naizmenično su severno i jošno magnetični.

Ovaj se pronalazak odnosi naročito na one probleme koji nastaju koliko pri usmeravanju naizmeničnih struja i sakupljanju usmerenih struja u jednosmislenu struju, toliko pri razlaganju jednosmislene struje u naizmeničnu struju.

Ovaj pronalazak ima naročitu važnost za aggregate sa izvsnim brojem transformatora, koji su snabdeveni primarnim i sekundarnim faznim namotajevima kao i naročitim naizmenično polnim generatorom za nadraživanje radi napajanja trasformatora potrebnom energijom za nadraživanje tako da se izazivaju međusobno u fazi izmagnuti naponi u tim namotajevima koji tako dejstvuju zajedno sa naročitom napravom za obrtanje, odn. sa naročitim generatorom za obrtanje, odn. generatorom za komutiranje da se svaki namotaj periodično kratko vezuje za vreme trajanja vremenski ograničenih odn. odmerenih intervala pri čemu se za vreme trajanja tih intervala razni usmereni pulzacioni naponi na primarnoj

i/ili sekundarnoj strani sastavljaju pomoću pripadnih komutatora u primarni odn. sekundarni jednosmisleni napon. Jedan agregat napred navedene vrste opisan je pored ostalog u francuskom patentnom spisu br. 727132.

Kod takvih mašina je često vrlo važno da se spreći ili bar smanjuje rasturanje magnetskog inducionog proticanja u polnoj praznini koje bi rasturanje otežalo ili omelo postizanje željenog oblika induciranih elektromotornih sila. Ali osim rasturanja na oblik karakteristike utiče polje izazvano od magnetskomotorne sile kotvinog namotaja, tako zvano povratno dejstvo kotve. Ovaj pronalazak ima zbog toga i taj zadatak da dejstvuje protiv toj time izazvanoj smetnji ili da je spreči.

Ovaj se pronalazak sastoji u glavnom u tome, što je predviđen izvestan broj pomoćnih polova od magnetičnog materijala koji su, u odnosu prema glavnim polovima, postavljeni čvrsto i koji su raspoređeni između glavnih polova.

U nastavku je ovaj pronalazak opisan u vezi sa priloženim crtežima pri čemu su navedena i ostala obeležja ovog pronalaska.

Na crtežima je na sl. 1 prestavljena razvodna šema jednog izведенog oblika ovog pronalaska. Slike 2 do 6 pokazuju razne šeme. Sl. 7 pokazuje izgled jedne mašine koja je jedan sastavni deo aggregata pretstavljenog na sl. 1. Sl. 8 pretstavlja detalj druge mašine iz aggregata prema sl. 1, a sl. 9 je drugi izgled mašine prema

slici 8. Sl. 10 pokazuje drugi izveden oblik ovog pronalaska, a slika 11 — 14 predstavljaju izvesne pojedinosti tog izvedenog oblika. Sl. 15 je šema karakteristika komutiranja.

Sl. 1 pokazuje transformator za jednosmislenu struju koji se sastoji od izvesnog broja transformatora 5, 6 snabdevenih primarnim i sekundarnim faznim namotajevima 1-4 kao i od naročitog naizmenično polnog nadražajnog generatora 7 za napajanje transformatora 5 i 6 potrebnom energijom za nadraženje. U tu je cilj nadražajni generator 7 snabdeven dvama faznim namotajima 8, 9 u kojima se izazivaju naizmenični naponi koji su medusobno izmaknuti u fazi i koji napajaju naročite namotaje 10, 11 (tercjalne namotaje) predviđene na transformatorima a time se izazivaju odgovarajući naponi u primarnim odn. sekundarnim namotajima 1-4 transformatora. Umesto da se na transformatorima predvide naročiti nadražajni namotaji u obliku tercjalnih namotaja često je takođe preimutstveno da se namotaji 8 i 9 priključe neposredno uz primarne namotaje 1 odn. 3 transformatora ili takođe u izvenskim slučajevima uz sekundarne namotaje 2 odn. 4 transformatora. Ipak pomoću ovde predstavljenih tercjalnih namotaja izgleda da se najjasnije može objasniti način dejstva ovog uređenja.

Sekundarni namotaj 4 transformatora 6 je svojim spojkama vezan sa dvama medusobno diametralno suprotnim četkicama 12 i 13 komutatora 14 koji je snabdeven dvama segmentima 15, 16. Osim toga komutator 14 radi zajedno sa spregom četkice 17, 18 koji je naspram spregu četkice 12, 13 izmaknut za  $90^\circ$ . Pod pretpostavkom da je komutator tako rasporedjen prema nadražajnom generatoru 7 odn. da biva tako pokretan da se on za vreme svake cele periode neizmeničnog napona u namotaju 4, koji je izazvan faznim namotajem 9 pomoću namotaja 11, okreće za pola obrtaja, onda se naizmenično naponi transformišu u usmerene naponske impulse izmedju četkice 17 i 18. Naime ove se četkice 17 i 18 za vreme okretanja komutatora vezuju naizmenično sa četkicama 12 i 13. Pri tome se pretpostavlja da usmeravanje naizmeničnih naponi pod teretom nastaje svaki put kad jedna od četkica 12, 13, 17, 18 kratko vezuje oba segmenta, što očigledno biva četiri puta za vreme svakog obrtaja komutatora.

I sekundarni namotaj 2 drugog transformatora je svojim spojkama u strujovodnoj vezi sa četkicama 19 i 20 drugog komutatora 21 koji je slične konstrukcije kao komutator 14. I ovde se postižu usmereni

impulsi napona izmedju četkica 22 i 23 pod pretpostavkom da je komutator 21 na isti način kao komutator 14 sinkronizovan prema namotaju 9 u odnosu na fazni namotaj nadražajnog generatora 7. Kad se pretpostavi da fazni namotaji 8 i 9 imaju pomeranje faze od na pr.  $90^\circ$  električnih stepeni, i da su komutatori u tom smislu podešeni to je jasno da se izmedju četkica 22 i 23 dobije potpun napon dok istovremeno vlada izmedju četkica 17 i 18 nulti napon i obratno. Pri shodnom izboru oblika karakteristike napone izazvanog u transformatorima može se postići usmeren napon izmedju spojki 24 i 25 vesivanjem na red četkica 18, 17, 23 i 22 prema sl. 1. Jedan primer za takvo vezivanje komutatora iznesen je u francuskom patentnom spisu 662800.

I primarni namotaji 1 i 3 transformatora rade zajedno sa dvama komutatorima 26, 27 jer su spojke namotaja 1 u strujovodnoj vezi sa jednim parom četkica 28, 29 komutatora 26 dok je namotaj 3 strujovodno vezan sa parom četkica 30, 31 drugog komutatora 27. Ovi su komutatori snabdeveni i parovima četkica 32, 33 odn. 34, 35 koji su za  $90^\circ$  izmaknuti naspram paru četkica 28, 29 odn. 30, 31. I ovi su komutatori sihronizirani sa elektromotornim silama izazvanim u pripadnim faznim namotajima pa su radi toga medusobno izmaknuti za  $90^\circ$  električnih stepeni što odgovara  $45^\circ$  mehanički stepeni. Četkice 32, 33 i 34, 35 vezane su medusobno na red te i ovde nastaje usmeravanje izazvanog napona u jednomisleni napon izmedju spojki 36 i 37.

Napred opisano uredjenje radi na taj način da kad se spojke 36, 37 spoje sa jednomislenim naponom onda komutatori 26, 27 razlažu taj napon u dvo faznu naizmeničnu struju. Napon tih naizmeničnih struja menjaju potom transformatori 5 i 6 pa ga usmeravaju komutatori 14, 21 u jednomisleni napon izmedju spojki 24, 25 sa drugičnjim naponom od onog a kojim su spojene spojke 36, 37. Ovde je pretpostavljeno da se preokret struje vrši onda kada je odgovarajući komutator kratko vezan. Da bi se to omogućilo ili olakšalo mora naizmenični napon proizveden u transformatorima da ima vremenski ograničene odn. konačne intervale nultog napona pa u ostalom izvesan oblik karakteristike koji je podesan za ovu svrhu. Dakle i nadražajni generator 7 mora tercjalno namotaje 10, 11 da napaja naponom odgovarajuće karakteristike. U tu svrhu pravi magnetni polovi generatora 7 obrazovani tako i nadraživani nadražajnim namotajem 38, predviđenim na tim polovima, koji je napajan

od naročitog izvora struje 39, 40 da se željeni cilj postiže po mogućnosti.

Pošto nadražajna struja u namotajima 10 i 11 ima pomeranje faze za približno  $90^\circ$  u odnosu na priključen napon, to je jasno da u onim namotajima kotve generatora 7, koji se u odredjenom trenutku nalaze upravo na sredini glavnih polova, teče slaba ili nikakva struja, dok namotaji koji pripadaju drugoj fazi i koji se u dočinom trenutku nalaze izmedju glavnih polova, sprovode nadražajnu struju. Dakle ovi drugi namotaji izazivaju magnetomotoričnu силу koja delom dejstvuje protiv nadraživanja, a delom deformiše onaj deo glavne struje u mašini koji se nalazi na sredini praznine izmedju glavnih polova.

Ove su prilike pretstavljene detaljnije na sl. 2, gde  $E_0$  označava napon inducirani od glavnih polova nadražajnog generatora koji će radi kratkoće u nastavku da bude nazivan glavni napon. Magnetomotorna sila — koju izaziva radna struja od kotvinog namotaja, t.j. struja za nadraživanje transformatora, koja je u odnosu na glavni napon pomerena u fazi za  $90^\circ$  i čiji osnovni talas u odnosu prema polovima miruje — izaziva dopunski napon  $E_1$ . Sabiranjem obaju napona  $E_0$  i  $E_1$  dobije se rezultativni napon  $E_2$  koji nastaje pri opterećenju u nadražajnom generatoru 7. Obustavljanjem nadraživanja glavnih polova očigledno se sredina krive  $E_2$  podudara sa krivom  $E_0$ . Međutim u delovima  $E_{21}$  i  $E_{22}$  nastaje uvijanje krive zbog čega je nemoguće da se postignu željeni intervali nultog napona. Da bi se sprečila ta deformacija krive linije koja pretstavlja indukciju vazdušne pukotine, pa prema tome i krive induciranih napona, predviđeni su prema ovom pronalasku, izmedju glavnih polova naročiti pomoćni polovi koji mogu imati dvojaki zadatak. S jedne strane taj pomoćni pol u svojoj ulozi kao štitni pol prima neželjeno rasturanje glavnog strujanja na ivicama glavnih polova ka onom delu kotvine površine, koji leži u praznini izmedju polova, tako da se postiže interval nultog napona željene dužine. S druge strane je pomoću shodnog kompenzacionog namotaja 41 (sl. 1) na pomoćnim polovima moguće je da se uspostavi kompenzacija napred pomenutog uvijaja oblika krive prouzrokovane od magnetomotorne sile kotvinog namotaja. Pošto struja koja teče kroz kotvine namotaje u generatoru sačinjava nadražajnu struju za transformatore, to je ona očigledno funkcija unduciranog napona koji opet zavisi od magnetnog namotaja 38. Zbog toga je shodno da se ista struja koja prolazi kroz magnetni namotaj 38 glavnih polova,

prema sl. 1, sproveđe da prolazi kroz kompenzacioni namotaj 41.

Napred opisanim poduhvatima mogu se očigledno održavati približno prave vrednosti induciranih napona pri neopterećenom (praznom) hodu, pri čemu praktično uveši usmeravanje napona ostaje bez varnica. Međutim pri opterećenju znatno se menjaju prilike. Tada se komutiranje otežava u velikoj meri time, što struje ne preokreću slobodno u kratko vezanim namotajima zbog induktanca razne vrste koje se nalaze u tim namotajima. Osim toga nastaju opadanja napona izmedju raznih tačaka u sistemu, zbog čega naponi koje inducira nadražajni generator ne odgovaraju potrebama. U nastavku su potanko opisana ostala uredjenja koja su potrebna da bi se uklonile te smetnje.

Komutacioni generator 42 (sl. 1) snabdeven je dvama faznim namotajima 43 i 44, koji su priključeni u primarna kola struje transformatora 5 odn. 6. Komutacioni generator konstrukcije sa naizmeničnim polovinama snabdeven je izvesnim brojem magnetskih polova na kojima su predviđeni nadražajni namotaji 45. Pomenuti generator 42 je u odnosu prema nadražajnom generatoru 7 sinhronizovan i rasporedjen tako, da on u onim trenutcima za čije vreme komutatori 26, 27 kratko vezuju odgovarajuće namotaje, indukuje u primarna kola struje pomoćne napone kratkog trajanja. Ti pomoćni naponi moraju imati takav pravac, jačinu i trajanje da se struja u kratko vezanim namotajima prisiljava da komutira od svoje potpune vrednosti u jednom smeru do svoje potpune vrednosti u suprotnom smeru pre nego što se završi perioda kratke veze. Očigledno su pomoćni naponi, koji su potrebni za ovu svrhu, proporcionalni onoj struci koja treba da se komutira u datom trenutku.

Te su prilike pretstavljene na sl. 3 gde  $E_0$  isto tako kao na sl. 2 označava krivu takozvanog glavnog napona. Struja ispred prvog nacrtanog komutiranja obeležena je oznakom  $I_1$ , a struja posle prvog komutiranja oznakom  $I_2$ . Posle još jednog skretanja struje postiže se vrednost  $I_3$ . Pretpostavljeno je da skretanje struje biva u „pravoj liniji“ t. j. da komutiranje ide po linijama  $I_4$  i  $I_5$  izmedju pune vrednosti struje u jednom smeru do pune vrednosti u protivnom smeru. Da bi se pri dатoj induktanciji kratko vezanog namotaja izazvao takav tok komutiranja mora napon koji proizvodi komutacioni generator da ima tok po krivoj  $e$ , koja obuhvata pravougaone delove  $e_1$  i  $e_2$  kao i u sredini zone  $e_3$  nultog napona. Po sebi se razume da je visina pravougaonika  $e_1$  i  $e_2$  neposredno pro-

porcionalna radnoj struji (struji opterećenja) koja treba da se komutira. Zbog toga se magnetni polovi 45 moraju nadraživati strujom koja je proporcionalna struji u faznim namotajima 43 i 44, t. j. primarnoj jednosmislenoj struji. Zbog toga treba namotaj 45 shodno da se spoji na red sa primarnim kolom jednosmislene struje na pr. izmedju četkice 33 i 34.

Kada se radi željenog oblika krivo rasporeda polovi komutacionog generatora sa konstantnom vazdušnom pukotinom kao i sa dejstvenom širinom koja odgovara trajanju pravougaonika  $e_1$  i  $e_2$  postiže se ipak bez opterećenja a sa naročitim nadraživanjem karakteristika polja odn. napona koja je pretstavljena na slici 4. Razmaci prelaze  $e_4$ ,  $e_5$  odn.  $e_6$  i  $e_7$  nisu vertikalni nego, zbog rasturanja indukcionog strujanja na ivicama polova ka praznini izmedju polova, imaju oblik koji je označen šematski. Dakle nastaje ista pojava kao što je napred opisana odnosno nadražajnog generatora. Po sebi se razume da takvo rasturanje skraćuje trajanje zona  $e_3$  nultog napona (na sl. 3) pa, kad je ono veliko, može lako prouzrokovati da se napon komutacionog generatora ne obustavi pre nego što počne da raste glavni napon  $E_0$ . U ovom slučaju ne dobiju se nikakvi rezultacioni intervali nultog napona, što ima škodljivo dejstvo kod mašina koje su ovde u pitanju. Zbog toga su prema ovom pronalasku pomoći polovi obrazovani kao štitni polovi predviđeni i izmedju glavnih polova komutacionog generatora. Konstrukcija ovih pomoćnih polova je u nastavku opisana još podrobije. Ovim se omogućuje obezbeđenje oštro izraženog prelaza izmedju približno pravougaonih delova i razmaka nultog napona u e — krivoj.

Kao što je rečeno komutacioni generator 42 mora da rotira sinhrono sa ostalim organima u sistemu pri čemu se ipak mora primeniti, da je zadatak glavnih polova taj, da induciraju napone upravo u onim intervalima za čije su vreme glavni naponi transformatora 5 i 6 ravni nuli. Ovo drugim rečima znači da su glavni polovi komutacionog generatora izmaknuti za 90 električnih stepeni u odnosu prema glavnim polovima magnetizacionog generatora 7. Jedna posledica toga je to da magnetno motorna sila, proizvedena od kotvinih namotaja 43 i 44 na osnovu rudne struje (struje opterećenja), ima svoju najveću vrednost kad se pripadni kotvin namotaj nalazi u sredini izmedju dva glavna pola komutacionog generatora 42. Zbog toga osnovni talas magnetno-motorske sile u kotvinom namotaju a koji miruje naspram polovima, ima čisto protivno nadražajno dejstvo. Prema

tome kad neki komutacioni generator koji je snabdeven štitnim polovima rotira pod opterećenjem sa rednim nadraživanjem na njegovim glavnim polovima dobija se šema napona pretstavljena na sl. 5. Kao što je pretstavljen na toj šemi magnetno-motorska sila kotvinog namotaja, čija se magnetska osa nalazi na sredini glavnih polova komutacionog generatora, prouzrokuje uvijanje zona nultog napona tako da one idu podudarno sa razmacima  $e_8 - e_{10}$  na sl. 5. Ovi razmaci imaju uopšte takodje talasasti oblik medju ostalog zbog promena u dejstvenoj vazdušnoj pukotini izmedju statora i rotora, koje promene su prouzrokovane od žljebova u kotvinom namotaju, zbog uticaja viših oscilacija magnetno-motorske sile koja rezultira u kotvinim namotajima i t. d. Da bi se izbegle te deformacije naponske karakteristike u komutacionog generatora, to su pomoći polovi, koji su predviđeni izmedju glavnih polova, snabdeveni kompenzacijom namotajem 46 (sl. 1). Po sebi se razume da kroz taj kompenzacijom namotaj mora da prolazi struja koja je proporcionalna radnoj struji u faznim namotajima 43 i 44, pa se zbog toga može uključiti u kolo struje primarne strane, na pr. na red sa namotajem 45. Da bi se prigušile više oscilacije proizvedene od viših oscilacija u magnetno-motornoj sili kotvinog namotaja, mogu se pomoći polovi osim toga snabdeti napravama za prigušivanje podesne vrste na pr. bakarnim limovima, kavezastim namotajima ili sličnim.

Pošto su ova sekundarna polja pomoću transformatora 5, 6 magnetično uključena u primarna kola struje moglo bi se slutiti da bi bilo dovoljno da se pomoći komutacionog generatora 42 izazove pravilno komutiranje na primarnoj strani pa da se postigne potpuno komutiranje na sekundarnoj strani.

Medjutim to nastaje samo pod pretpostavkom da se primarne i sekundarne struje menjaju potpuno istovremeno i u obrnutom pravcu. Da bi to moglo da nastane bez naročitih pomoćnih sredstava mora magnetični krug transformatora da bude idealan, t. j. da ima neizmerno veliki permeabilitet, tako da nadražajna struja koja je potrebna za proizvodnju glavnog strujanja bude ravna nuli. Ali ovaj slučaj ne postoji u praksi, nego se ovde mora voditi računa o izvensnom pomeranju primarne i sekundarne karakteristike struje iz njihovog idealnog medjusobnog položaja zbog uticaja nadražajne struje. Pošto je ovo nezgodno za komutiranje struje to je na sl. 1 predviđen i nadražajni generator 7, čiji je zadatak da proizvodi struju potrebnu za nadraživanje generatora, pa prema tome da rastereti

radne namotaje 1, 2 odn. 3, 4 kao i komutatore, koji su uz ove priključeni, od pomenute struje. Međutim to ne treba da bude samo u neopterećenom (praznom) hodu, nego i pri opterećenju. Pri neopterećenom hodu dovoljno je da kriva napona nadražajnog generatora, pa prema tome i njegova kriva indukcije, u vazdušnoj putotini ima oblik trapeza pretstavljenog na slikama 3 i 6, koji omogućuje usmeravanje naizmeničnog napona u konstantan jednosmisleni napon. Onda se slična protivna elektro motorična sila indukuje i u namotajima transformatora. Ako kriva  $E_0$  na sl. 6 pretstavlja tu elektro motoričnu силу, onda prema zakonu indukcije mora indukciono strujanje pri praznom hodu da se menja tako kako to označuje kriva koja je na istoj slici obeležena oznakom  $\Phi_0$ . Nadražajna struja koja je za to potrebna zavisi od magnetičnih svojstava gvozdenog jezgra pa se pri neopterećenom hodu može pretstaviti krivom  $I_{m0}$ . Pri tome se pretstavlja da je za vreme nulte periode napon indukovani od glavnog strujanja  $\Phi_0$  ravan nuli, što je i slučaj pri neopterećenom hodu. Međutim pri opterećenju moraju namotaji 1 i 3 da transformišu napon potreban za komutiranje struje u namotajima 2 i 4 za njihovu indukciju rasturanja, a za to je potrebna odgovarajuća promena u strujanju  $\Phi_0$  koje prema tome pri opterećenju ne može da bude više konstantno za vreme periodе kratke veze. Kad nadražajnu struju treba neprestano u njenoj celini da izdaje nadražajni generator, to se njegova kriva napona mora promeniti na odgovarajući način. Ako se napon indukovani u transformatoru obeleži oznakom  $E_0$ , onda su pri transformisanju jednosmislene struje niskog napona namotaji 2 i 4 — namotaji visokog napona, pa onda leži u njima kriva I komutacione radne struje u fazi sa  $E_0$  (sl. 3). Ukupni komutacioni napon, koji je potreban za komutiranje, pretstavljen je na sl. 3 krivom e. Kad je magnetična energija koja je potrebna za komutiranje u primarnom i sekundarnom kolu otprilike podjednaka, onda je od ukupnog komutacionog napona potrebna otprilike polovina za komutiranje struje na primarnoj strani, dok se ostatak mora pomoću transformatora transformisati na sekundarnu stranu. Napon, koji pri tome mora glavno strujanje da indukuje u namotaje transformatora, odgovara otprilike polovini komutacionog napona označenog na sl. 3 pa se odatle može pri opterećenju izračunati veličina promene u strujanju za vreme komutacione periode. Kriva  $\Phi_b$ , (sl. 6) je kriva strujanja potrebnog pri opterećenju a kriva  $I_{mb}$  je karakteristika nadražajne struje. Da bi nadražajni generator

mogao i pri opterećenju izvršivati potpuno nadraživanje transformatora, mogao bi se onda za vreme periode kratke veze inducirati naročiti napon u namotajima 10 i 11, koji bi prouzrokovao željeno menjanje u glavnom strujanju transformatora. Ovaj dopunski nadražajni napon koji je potreban pri opterećenju može se izazvati time, što se pomoćni polovi nadražajnog generatora nadražuju pomoću naročitog namotaja 47 (sl. 1). Očigledno mora namotaj 47 da dobije struju proporcionalnu opterećenju pa se prema tome može shodno vezati na red sa namotajima 45, 46 odn. izmedju četkice 33 i 34.

Iz slike 6 proizlazi čudnovat rezultat, da je glavno strujanje transformatora pri opterećenju izloženo izvesnom pomeranju faze naspram položaju neopterećenog hoda. Kako se ova okolnost može iskoristiti za to, da se komutiranje na sekundarnoj strani podesi i drukčije, biće opisano podrobниje u nastavku.

Međutim, kao što je napred navedeno, nastaju pri opterećenju i druge promene u sistemu. Ako se na pr. zamisli da su spojke 36, 37 vezane uz konstantni jednosmisleni napon, to očigledno mora sekundarni napon koji polazi od spojki 24, 25 pri opterećenju na osnovu Ohm-ovog opadanja napona nešto da opadne u sistemu. Da bi se elektro-motorne sile transformatora pri opterećenju menjale podudarno s time, to su glavni polovi nadražajnog generatora 7 snabdeveni dopunskim namotajem 48 sa takvim smislom namotavanja odn. smislim struje, da pomenuti namotaj pri opterećenju u odgovarajućoj meri dejstvuje protivno od nadražajnog namotaja. Pošto ovo menjanje nadraženja mora da bude proporcionalno sa opterećenjem to je i namotaj 48 shodno vezan na red sa ostalim namotajima 47, 45, 46.

Međutim po sebi se razume da bi bilo teško da se ceo sistem unapred podesi tako da on bez drugih mera radi nepogrešivo i pri promenljivom opterećenju. Zbog toga je u većini slučajeva potrebno da se način dejstva raznih pomoćnih namotaja reguliše na sledeći način: kad na primer napon koji nadražajni generator 7 izdaje namotajima 10 i 11 transformatora 5 i 6 ne odgovara tačno potrebama nadraživanja to će nadražajna mašina izdavati odn. uzmati aktivnu struju zavisno od toga da li je njen napon suviše visok odn. suviše nizak. To znači da će mašina jedan deo radne struje izdati odn. uzeti, pa prema tome primarni i sekundarni brojevi opterećenih amperskih zavoja u namotajima 1 i 2 odn. 3 i 4 nisu više podjednaki i međusobno suproti. Ovo odstupanje od nor-

maInih prilika može se iskoristiti za to, da se pravilno nadraživanje opet uspostavi na sledeći način. Primarni namotaj 1 transformatora vezan je na red sa primarnim namotajem 49 diferencijalnog transformatora 50, čiji je sekundarni namotaj 51 vezan na red sa sekundarnim namotajem 2 transformatora 5. Broj zavoja namotaja 49 odnosi se prema broju zavoja u namotaju 51 upravo tako kao broj zavoja primarnog namotaja transformatora 5 prema broju zavoja sekundarnog namotaja tog transformatora. U normalnim prilikama brojevima amperskih zavoja u namotajima 49 i 51 potpuno se medjusobno potiru, međutim pri nepravilnom nadražajnom naponu nadražajnog generatora 7 nastaje u jezgru transformatora 50 diferencijalna komponenta koja u tercijalnom namotaju 52 predviđenom na gvozdenom jezgru transformatora izaziva naizmenični napon. Ovaj se naizmenični napon može pomoći nekog komutatora 53 usmeriti pa se potom usmereni impulsi odvode u rele 54, koji ima taj zadatak da pojačava pogrešne impulse tako da se proizvodi jednosmislena struja potrebne jačine. Ova sprovodi se ka nekom dopunskom nadražajnom namotaju 55 na glavnim polovima nadražajnog generatora. Pri pravilnom izboru smisla zavoja u namotaju 55 kao i stepena pojačavanja u releju 54, može se ponovo uspostaviti nadraženje transformatora na njegovu pravu vrednost. Uredjenje sličnih svojstava opisano je u francuskom patentnom spisu 727132, sl. 3. Rele podesne vrste opisan je, na primer, u francuskom patentnom spisu 723082. Međutim mogu se upotrebiti i rele-i druge vrste na pr. elektromehanički rele-i pod pretpostavkom da su oni takvi da na njih različito utiče pozitivna od negativne jednosmislene struje. Na isti način mogu se radi pojačanja dejstva uređenja u više faza uključiti diferencijalni transformatori.

Već je napred u odnosu na sl. 6 istaknuto, da je za pravilno komutiranje potrebno koliko na primarnoj, toliko na sekundarnoj strani izvesno pomeranje faze glavnog strujanja pa prema tome i njegovog nadraženja pri opterećenju, a time će očigledno nadražajna struja dobiti izvesnu watt-komponentu u odnosu na glavni napon  $E_0$ . Zbog toga se naročito u manjim mašinama može izostaviti namotaj 47 na nadražajnom generatoru a mesto toga da se broj zavojaka transformatora 15 nešto promeni, tako da primarna struja u namotaju 1 može da dobije tu dopunska watt-komponentu. Opiti su potvrdili da se time može postići zadovoljavajuće komutiranje koliko na primarnoj, toliko na sekundarnoj strani.

Potrebi komutacioni naponi koje proizvodi komutacioni generator 42 mogu se regulisati i pomoću naročitog nadražajnog namotaja 56 predviđenog na glavnim polovima komutacionog generatora, a na koji namotaj utiče rele 57 koji ima slična svojstva kao rele 54. Rele 57 može se stavljati u dejstvo pomoću impulsa koji se uzimaju između četkice 34 primarnog komutatora 27 i pomoćne četkice 58 koja je predviđena blizu četkice 34. Očigledno je da pri potpunom komutiranju ne nastaje nikakav napon i između glavne četkice 34 i pomoćne četkice 58, ali čim komutiranje nije potpuno, što se uostalom može primetiti sklonosć za obrazovanje iskri na ivici četkice nastaje intermitentno usmereni impuls između četkice 34, 58 koji se iskorišćuje u releju 57 koji pretvara taj impuls u pojačanu jednosmislenu struju. Pri podesnom rasporedjenju namotaja 56 i rele-a 57 ova jednosmislena struja povraća komutacione napone na takvu vrednost da praktično uvežvi komutiranje biva potpuno t. j. bez iskri.

Naprad je navedeno da se komutiranje sekundarnih kola ne vrši potpuno prisiljeno sa komutiranjem primarnih kola i da je zbog toga potrebno da se na pomoćnim polovima nadražajnog generatora 7 predvide naročiti nadražajni namotaji 47 koji ispravljaju nadraživanje transformatora 5 i 6 za vreme onih trenutaka za čije trajanje je glavni napon ravan nuli. Međutim i ovi pomoćni naponi ne mogu se uvek tačno održavati pri promenljivom opterećenju sa koga su razloga pomoćni polovi nadražajnog generatora 7 snabdeveni dopunskim nadražajnim namotajem 59 na koji utiče rele 60 slične konstrukcije kao rele 54 ili neke druge podesne konstrukcije. Na ovaj rele mogu u ovom slučaju uticati komutatori sekundarne strane, na primer pomoću impulsa uzetih između četkice 18 i pomoćne četkice 61. Međutim često može da bude necelishodno da se četkice 18 i 61 vežu neposredno sa rele-om 60, naročito onda, kad je sekundarni napon vrlo visok. U ovom slučaju može se uključiti neki pomoćni transformator 62 čiji je namotaj 63 visokog napona u vezi sa četkicama 18, 61 a čiji se namotaj 64 niskog napona upotrebljava za napajanje rele-a 60. Međutim mora se primeniti da impulsi uzeti između četkice 18, 61 imaju oblik intermitentnih usmerenih napnskih impulsa. Kad ovi prolaze kroz transformator 62, onda se oni očigledno pretvaraju u niz impulsa naizmeničnog napona. Pošto je očigledno pravac tih impulsa od rešavajuće važnosti za uticanje na namotaj 59 u jednom ili drugom pravcu, to je uopšte shodno da se između

namotaja 64 i ulazne strane rele-a 60 uključi neki prekidač 65 perioda koji je uređen tako da on propušta samo prvi polutalas svakog impulsa naizmeničnog napona. Pri shodnom podešenju može time očigledno namotaj 59 da izjednači grešku u sekundarnim komutatorima.

Napred je bilo pretpostavljeno da su koliko namotaji na koje neposredno utiče opterećenje na pr. namotaji 45, 47 i 48, toliko i regulacioni namotaji 56 odn. 59 i 55 na koje utiče rele predviđene na istim polovima. Naročito kad se radi o malim mašinama moguća je upotreba manjeg broja nadražajnih namotaja, tako na pr. da se izostave namotaji na koje utiče rele.

Isto tako mogu komutacioni rele-i 57 i 60 da izmene njihova mesta tako da na primer rele 60 komutatora visokog napona utiče na namotaj 56, a rele 57 komutatora niskog napona utiče na namotaj 59. Uopšte mogu se kontrolni organi koji utiču na namotaje 55, 56 i 59 medjusobno izmeniti prema prilikama od slučaja do slučaja.

Na sl. 7 je detaljnije представљено kako može da bude obrazovan konstruktivno komutacioni generator 42. Namotaji 43, 44 smešteni su u statoru i izvedeni su kao obični dvofazni namotaji sa  $90^\circ$  pomeranje faze između namotaja. Magnetski polovi 66, kojih ima na slici osam na broju, srazmerno su uzani i imaju upravo samo toliku širinu, kolika je potrebna za induciranje komutacionog pomoćnog napona u namotaju koji je od slučaja do slučaja kratko vezan, na pr. u namotaju 43. Očigledno dobija namotaj 44 istovremeno potpunu struju opterećenja. Radi kompenzacije magnetno-motorske snage statorovog namotaja naročito ujene komponente koja u odnosu prema polovima miruje, predviđen je na pomoćnom polu 69, koji je obrazovan kao štitni pol, kompenzacioni namotaj 46 čiji je broj sprovodnika izabran tako, da magnetno-motorska sila koju izaziva pomoćni pol po mogućству potire magnetsko-motorsku silu statorovog namotaja na sredini ispred pomoćnih polova.

Žljebovi 68 rasporedjeni su skoro tako da se magnetno-motorna sila otprilike rasporedjuje ravnomerno po površini polne pločice. Štitni polovi 67 su ovde u vezi sa zajedničkim gvozdenim jezgrom 70 pomoću dva zalistka, koji su pričvršćeni na pr. pomoću zavrtnja 71. Prema tome štitni pol služi u ovom slučaju i kao organ za pričvršćivanje namotaja 45, 56 polova 66. Shodno se mogu predvideti klinovi 72 od nemagnetičnog materijala između glavnih i pomoćnih polova. Podesnimobarovanjem tih klinova može se uvećati mehanička

čvrstoća rotora protiv naprezanja od strane centrifugalne sile.

Glavni pol 66 može se izvestiti bilo kao na crtežu sa vazdušnom pukotinom koja je sve veća ka ivicama pola, pri čemu oblik krive induciranih komutacionih napona na odgovarajući način odstupa od pravougaonog oblika predstavljenog na sl. 3, bilo sa konstantnom vazdušnom pukotinom odgovarajući pravougaonoj krivoj napona.

Da bi se u dobroj meri smanjilo deformaciono dejstvo, koje ispoljavaju više oscilacije magnetno-motorne sile od statorovih namotaja na krvu napona, to se moraju predvideti zagušivački namotaji 80 jedne ili druge vrste na ovoj površini pomoćnih polova koja je okrenuta vazdušnoj pukotini.

I deo glavnih polova 66 koji je okrenut vazdušnoj pukotini može eventualno sa istoga razloga da bude snabdeven naročitim napravama za prigušivanje. U tu celj mogu se metalni klinovi 72 medjusobno spojiti na obema stranama polova 66, tako da se obrazuje kratko vezano zagušivačko kolo struje. Ipak prigušivanje ne sme da bude suviše jako, pošto u tom slučaju komutaciono strujanje ne bi moglo sa dovoljnom brzinom da sledi eventualne promene opterećenja.

Na sl. 8 i 9 predstavljeno je šematski razvijeno rasporedjenje polova nadražajnog generatora 7. Glavni polovi 73 su snabdeveni napred pomenutim namotajima 48, 38 i 55. Pomoćni polovi su opremljeni dvama nadražajnim namotajima 47 i 59, koji obuhvataju jezgro 74 celog štitnog pola. U aksialnim žljebovima 75 u polnoj ploči 76 pomoćnog pola smešten je kompenzacioni namotaj 41. Kao što se vidi na sl. 9 magnetska osa kompenzacionog namotaja 41 podudara se sa sredinom glavnog pola 73 i to, kao što je napred navedeno, zbog toga što je nadražajna struja u transformatorima u odnosu prema naponu za  $90^\circ$  pomerena u fazi i što povratno dejstvo kotive odgovarajući tome dejstvuje čisto nadraživajući protivno. Ona površina polne pločice 76 koja je okrenuta vazdušnoj pukotini snabdevena je bakarijim limom 79 ili nekom drugom podesnom napravom za prigušivanje viših oscilacija magnetno-motorne sile kotvinog namotaja.

Dosad je opisivana upotreba pomoćnih polova u takvim sinhronim mašinama, na pr. u nadražajnim i komutacionim generatorima, koje rade s opterećenjem, koje je u glavnom induktivno ili reaktivno. Ali ovaj pronađazak ima takođe veliku važnost za sinhronne generatore odn. motore, čije je opterećenje u glavnom aktivno i u kojima struja postiže svoju najveću vrednost

u kotvinim sprovodnicima kad se glavni pol nalazi na sredini ispred dotičnog kotinog sprovodnika. U nastavku je opisana kao izveden primer dvo- ili višefazna sinhrona mašina, čiji fazni namotaji rade zajedno sa izvesnim brojem komutatora za usmeravanje induciranih naizmeničnih struja. U ovakvim se slučajevima često želi da inducirani naizmenični naponi imaju vremenski ograničene intervale nultog napona za vreme kojih su fazni namotaji kratko vezani za po jedan pripadni komutator pa da se naizmenična struja koja prolazi kroz namotaje komutira i naizmenični naponi usmeravaju, pri čemu se ovi naponi vezivanjem komutatora na red mogu sabrati u jednosmisleni napon koji je u glavnom konstantan pod pretpostavkom da imaju podesan oblik krive.

Već je ranije predlagano da se u induciranim naponu upotrebi oblik trapeza, pri čemu su intervali nultog napona bili isti kao intervali za čije je vreme napon ostao konstantan. Sastavljanjem dvaju takvih naizmeničnih naponova koji su medjusobno za  $90^\circ$  pomereni u fazi može se očigledno postići konstantan jednosmisleni napon. Prema ovom pronašlaku mogu kod sinhronih mašina pomenute vrste pomoći polovi koji su rasporedjeni između pravih magnetskih polova da služe kao štitni i/ili komutacioni polovi, pri čemu ovi drugi imaju taj naročiti zadatak u faznom namotaju ili u faznim namotajevima koji su u dotičnom slučaju kratko vezani da indukuju pomoćne napone koji su potrebni za komutiranje.

U izvedenom obliku pretstavljenom na sl. 10 je jedan sinhroni generator odn. motor snabdeven sa šest faznih namotaja  $P_1 - P_6$ . Svaki od ovih namotaja je povezan uz dve četkice  $b_1, c_1$  odn.  $b_2, c_2$  i t. d., koje priležu uz po jedan pripadni komutator  $K_1 - K_6$ . Svaki od ovih komutatora ima dva segmenta 107, 108 odn. 109, 110 i t. d., koji pri okretanju komutatora vezuju na pr. četkice  $b_1, c_1$  naizmenično sa četkicama  $d_1, e_1$ . Pretpostavljajući da komutator  $K_1$  za vreme jedne cele periode naizmeničnog napona pravi polovinu obrtaja, tačnije rečeno, tako da četkice  $b_1, c_1$  odn.  $d_1, e_1$  za vreme intervala nultog napona u naizmeničnim naponima induciranim u namotaju  $P_1$  kratko vezuju oba segmenta, onda se očigledno naizmenični napon koji ulazi kroz četkice  $b_1, c_1$  preobrazuje u jednosmisleni napon između četkica  $d_1, e_1$ . Očigledno na isti način radi fazni namotaj  $P_2$  zajedno sa komutatorom  $K_2$  i t. d. Medjutim, kao što se vidi na crtežu, razni komutatori su medjusobno nešto izmagnuti odgovarajući raznim faznim uslovima raznih kotinih namotaja. Pošto je proizведен napon

očigledno šestofazan, to se mogu fazni namotaji  $P_1 - P_6$  rasporediti tako, da su po dva napona inducirana u faznim namotajima na pr.  $P_1$  i  $P_4$ ,  $P_2$  i  $P_5$ , i  $P_3$  i  $P_6$  medjusobno za  $90^\circ$  pomereni u fazi. Pri tome moraju pripadni komutatori po dva na pr.  $K_1$  i  $K_4$ ,  $K_2$  i  $K_5$ , i  $K_3$  i  $K_6$  da budu medjusobno izmagnuti za  $45^\circ$  mehaničkih stepeni. Zatim je u pretstavljenom izvedenom obliku pretpostavljeno da pomeranje faze između uzastponih faza iznosi  $30^\circ$ , što odgovara izmagnunuću uzastopnih komutatora za  $15^\circ$  mehaničkih stepeni.

Kao što je prirodno namotaji su u ovoj šematskoj slici (sl. 10) samo šematski označeni, a u stvari su shodno izvedeni tako da su oni ravnomerno rasporedjeni po obimu statora. Oni su ipak pretstavljeni u šemi na način radi toga da bi se pretstavilo medjusobno pomeranje faze između raznih namotaja, pri čemu je pretpostavljeno da se radi o dvopolnoj mašini. Namotaji će biti opširnije opisani docnije.

Na crtežu obeležava oznaka 119 rotor koji je snabdeven običnim magnetnim polovima rasporedjenim između magnetskih polova. Na šemi su naslikani namotaji koji pripadaju jednom magnetnom polu i jednom pomoćnom polu. Prema tome je na magnetnim polovima pored ostalog namešten obični nadražajni namotaj  $Q_2$ , koji biva na podesan način napajan od odgovarajućeg izvora struje 1 i 2. Polne pločice su obrazovane tako i namotaji  $Q_2$  nadraživani tako da mašina pri neopterećenom hodu izdaje napon željene veličine i sa željenom krivom.

Pri neopterećenom hodu utiče na krivu napona rasturanje indupcionog strujanja u praznini između polova. Prema tome kad bi postojali samo glavni polovi ne bi bilo moguće da se proizvede zona nultog napona sa željenom širinom. Za to je potrebno prekrivanje magnetskih linija sila koje se može postići pomoću napred pomenuтиh pomoćnih polova, koji pri neopterećenom hodu služe kao štitni polovi. Pri opterećenju dolazi uz to još dejstvo reakcije kotive, t. j. magnetsko motorno sila prouzrokovana kotvinim namotajem, koja se mora kompenzirati delom pomoću napred pomenuтиh pomoćnih namotaja i delom pomoću kratko vezanih prigušivačkih namotaja različitog izvodjenja. Istovremeno mogu onda saglasno sa napred navedenim izvedenim oblikom štitni polovi da služe kao komutacioni polovi.

Komutatori  $K_1 - K_6$  su na svojoj strani jednosmislene struje vezani na red, čime se naponski impulsi, koji su razni komutatori usmerili, mogu adirati u jedan u glavnom jednosmisleni napon koji se može

uzimati izmedju spojki 5, 6. U ovo kolo jednosmislena struje izmedju četkice d<sub>1</sub> i spojke 5 uključen je i onaj deo pomoćnih namotaja koji treba da dobije nadraženje proporcionalno opterećenju. Ovi se namotaji sastoje iz žljebnog namotaja Q<sub>1</sub> predviđenog na glavnim polovima i iz žljebnog namotaja S<sub>1</sub> predviđenog na pomoćnim polovima a koji je vezan napred sa namotajem Q<sub>1</sub>. Osim toga se u žljebove pomoćnih polova može položiti tako zvani regulacioni namotaj S<sub>2</sub> čije se napajanje može ručno ili automatski podešavati, a biva od nekog podesnog izvora struje 3, 4. Od tih namotaja ima namotaj Q<sub>2</sub> magnetsku osu koja se podudara sa glavnim polom, dok se magnetska osa namotaja Q<sub>1</sub>, S<sub>1</sub> i S<sub>2</sub> podudara sa sredinom pomoćnog pola.

Pri neopterećenom hodu radi ova mašina tako da se svi komutatorni naponi sabiraju u jednosmisleni napon koji pri pravilnom oblikovanju polova praktično uzevši ostaje konstantan. Ali čim počne opterećenje mašine, počne struja da prolazi kroz kotvine sprovodnike u statoru 120. Ovi namotaji izazivaju izvesnu magnetno-motornu silu koja više ili manje deformiše indukciono strujanje, pa prema tome oblik krive indukcionog napona. Zbog toga je namotaj Q<sub>1</sub> odmeren tako da kad kroz njega prolazi jednosmislena struja, nastaje magnetno-motorna sila, koja je upravljena suprotno reakciji kotve, čime se dejstvuje protiv odn. poništava deformacija indukcione krive na sredini i ispred glavnog pola. Čim se mašina optereti pa prema tome teče naizmenična struja kroz razne fazne namotaje nastaju, osim toga pri obrtanju pravca struje, poteskoće u komutiranju pošto se struja zbog indiktance u upravo kratko vezanom namotaju ne komutira slobodno. Namotaj S<sub>1</sub> predviđen u pomoćnom polu ima zato taj zadatok da u kratko vezanom namotaju indukuje podesan pomoćni napon odn. komutacioni napon sa takvim pravcem, jačinom i trajanjem da se struja komutira i na kraju perioda komutiranja dobija svoju pravu vrednost u novom pravcu. Zadatak regulacionog namotaja S<sub>2</sub> biće opisan opširnije u nastavku.

Napred je prepostavljeno da mašina radi kao generator i ako, kao što je prirodno, ne postoji nikakva smetnja da mašina radi kao motor. U ovom slučaju imaju struje kotvinog namotaja obrnuti pravac, čime je magnetno-motorna sila doduše obrnuta ali i u njenom novom pravcu utiče na nju kompenzacioni namotaj kroz koji prolazi struja obrnutog pravca. Slične prilike vladaju i u pogledu komutacionog namotaja S<sub>1</sub>.

Principijelno rasporedjenje namotaja predstavljeno je šematski u razvijenom obliku na slikama 11 i 12. Kao što se vidi na sl. 11 izvedeni su namotaji Q<sub>2</sub> kao obični nadražajni namotaji, koji su položeni oko pravih polnih jezgra I<sub>1</sub>. Međutim kompenzacioni namotaji Q<sub>1</sub> izvedeni su kao žljebni namotaji i sastoje se u izabranom izvedenom obliku od deset grupa 81—90 sprovodnika koji su rasporedjeni ravnometerno prema polnoj pločici. Od ovih grupa sprovodnika leže šest, naime 83—88 u samoj polnoj pločici, dok sprovodničke grupe 81, 82 odn. 89, 90 leže izvan te pločice a u međuprostoru izmedju glavnih polova I<sub>1</sub> i pomoćnih polova H<sub>1</sub>. Magnetska osa namotaja podudara se sa sredinom pomoćnog pola H<sub>1</sub>. Dakle prema tome ima kompenzacioni namotaj ukupno deset sprovodnika odn. sprovodničkih grupa. Time je omogućena neutralizacija one magneto-motorne sile koju izazivaju deset sprovodnika kotve, na pr. u pet žljeba 138—142. U žljebu 137 leže istovremeno dva sprovodnika u kojima nastaje ravno komutiranje.

Oba namotaja S<sub>1</sub> i S<sub>2</sub> pomoćnih polova sastoje se u pretstavljenom izvedenom primjeru od dva žljeba namotaja i smešteni su sasvim blizu uz ivice polne pločice pomoćnog pola H<sub>1</sub>. Namotaj S<sub>1</sub> obuhvata obe sprovodničke grupe 176 i 178, dok namotaj S<sub>2</sub> obuhvata sprovodničke grupe 179 i 180. Magnetska osa ovih namotaja podudara se takodje sa sredinom pomoćnih polova H<sub>1</sub>. Žljebni namotaj statora izведен je tako, da ima po dva sprovodnika u svakom žljebu. Svaki polni razdeo obuhvata šest žljeblijenih razdela 136 — 142, dakle 12 sprovodnika. Time je omogućeno da se izradi omotački namotaj i u vezi s time simetrično rasporedjenje raznih faznih namotaja. Osim toga je na sl. 11 predviđen dopunski regulacioni namotaj S<sub>3</sub> na jezgru pomoćnog pola H<sub>1</sub>.

Dok je na sl. 10 prepostavljeno da je širina komutatorskih četkica u odnosu na razdeljenje segmenata izabrana tako da se uvek kratko vezuju dva komutatora — to znači i dva fazna namotaja, ipak je na sl. 11 radi jednostavnosii prepostavljeno da je u svakom trenutku kratko vezan samo jedan od faznih namotaja. Uopšte bi se moglo poželeti da se postigne neko tako zvano pravocrtno komutiranje t. j. ona kriva koja označava odnos izmedju jačine struje i vremena u kratko vezanom namotaju sastoji se iz skoro prave linije, koja spaja amplitudu struje pre komutiranja sa obrnuto upravljenom amplitudom struje posle komutiranja. Ovaj se cilj može stvarno postići pravougaonikom krive komutacionog strujanja prepostavljenim na sl. 11. Naime kad se u

svakom trenutku nalazi uvek po jedan od namotaja pod komutiranjem, onda je u jedinici vremena i menjanje volumena struje koja se komutira na sredini ispred komutacionog pola uvek konstantno pri pravocrtnom komutiranju, pa zbog toga ostaje konstantan i potrebnii komutacioni napon ako se ne uzme u obzir uticaj Ohm ovog otpora u komutacionom kolu. Kao sto se vidi na sl. 11 nalaze se krajnje tačke komutacionog strujanja na sredini ispod oba sprovodnika 176, 178. Zbog toga mora kompenzacioni namotaj da bude odmeren tako da je indukcija u vazdušnoj pukotini, ispod delova komutacionog pola koji leže izvan namotaja 176, 178, ravna nuli, dakle tako da pomoćni pol ima ovde samo dejstvo štitnog pola. Ako se to ne može postići sa zadovoljavajućom tačnošću, onda se željeni rezultat može dobiti pomoću dopunskog regulacionog namotaja  $S_3$ .

Magnetskog polje glavnog pola ima uopšte oblik trapeza B. Prelazne krive C i D između intervala sa konstantnom amplitudom i nulnih intervala mogu shodno da imaju oblik pretstavljeni na sl. 11.

Napred je uzeto da su u svakom trenutku istovremeno kratko vezana dva namotaja ili jedan namotaj. Medutim kad se broj namotaja koji istovremeno komutiraju za vreme rotacije mašine menja izmedju dva i tri pa prema tome ima prosečnu vrednost izraženu razlikom, onda postaju prilike nešto komplikovanije. To je pretstavljeno detaljnije na slikama 13 do 15 pomoću izvedenog primera jedne osmofazne mašine u kojoj je kotvin namotaj smešten u osam žljebova na svaki pol na pr. 201-208. U ovom je slučaju uzeto da kompenzacioni namotaj na glavnom polu obuhvata dvanaes sprovodnika 209-220 od kojih su dva para sprovodnika 209, 210 odn. 219, 220 smešteni u nemagnetični umetak 221, 222 izvan same polne pločice. Pomenuti umetak može istovremeno da služi kao organ za pričvršćivanje Prema tome su sprovodnici na polnoj pločici dovoljni da se u šest žljebova 203 208 kompenzira reakcija kotve u sprovodnicima.

Da bi se u takvom slučaju doble po mogućству povoljne prilike kompenziranja shodno je da se nastoji da volumen struje koji se komutira u svakoj jedinici vremena ostaje uvek konstantan. U tu se celj može komutiranje pustiti da biva polaganje kad istovremeno komutiraju tri sprovodnika odn. grupe sprovodnika, a brže kad istovremeno komutiraju dva sprovodnika odn. grupe sprovodnika.

Na sl. 15 pretstavljen je tok komutiranja u pet uzastopnim namotajima  $g_1 - g_5$ . Za vreme intervala  $t_0, t_1$  nastaje istovremeno

komutiranje u namotajima  $g_1, g_2, g_3$  pri čemu komutacioni pol izaziva komutaciju čija je brzina izražena nagibnim uglom  $\alpha_1$ . Za vreme narednog intervala  $t_1 - t_2$  nastaje komutacija samo u dvama namotajima  $g_2 - g_3$  pa sad se ono odigrava otprilike za 50% brže saglasno sa nagibnim uglom  $\alpha_2$ . U sledećem trenutku  $t_2 - t_3$  nalaze se istovremeno tri namotaja pod komutacijom, koja zbog toga opet biva sporije i t. d. Prema tome kriva komutacije ima oblik neke slabo previjene linije, ali koja se ipak otprilike može smatrati kao neka prava.

Oblik komutacionog polja koji je potreban za postizanje odigravanja komutacije prema sl. 15 pretstavljen je na sl. 13 krovom F. Ova kriva polja ima dva srazmerno niska dela  $f_1, f_5$ , dva dela sa srazmernom velikom amplitudom a i jedan deo  $f_3$  srednje visine. Da bi se izazvalo takvo polje mogu se radi primera predvideti dva sprovodnika 231, 238 kroz koje prolazi struja u suprotnim pravcima i koji zajedno proizvode magnetno-motornu silu, čija veličina odgovara delovima  $f_1, f_5$ . Osim toga je namešten jedan namotaj koji se sastoji od sprovodnika 232, 237, a koji povisuje magnetno-motornu silu na vrednost koja odgovara delu  $f_3$ . Zatim su predvidjena dva namotaja 233, 234 kao i 235, 236 čiji se relativni pravci struje vide na slici, pri čemu krst obeležava struju u pravcu od posmatrača, dok tačka označava struju upravljenu ka posmatraču. Time se izazivaju još dva ograničena polja koja proizvode visoke delove  $f_2, f_4$  magnetno motorne sile. Ovakvim oblikom krive magnetno-motorne sile omogućeno je postizanje komutacije pretstavljene na sl. 15.

Pošto pod takvim prilikama komutacije celina postaje znatno komplikovana najbolje je da se pokuša da se mašina konstruiše tako da uvek podjednaki broj namotaja istovremeno komutira, na pr. kao što je to pretstavljeno pri opisivanju slika 11 i 12.

Postavljanje ovih pomoćnih polova, koji su prema ovom pronalasku, obrazovani kao magnetski štitni elementi radi sprečavanja neželjenog rasturanja strujanja linija sila eventualno uvezi sa prigušivačkim kolima radi pojačanja njihovog dejstva i/ili u vezi sa kompenzacionim namotajima radi otklanjanja reakcija kotve, može se primeniti u svim takvim mašinama ili agregatima koji su snabdeveni komutatorima ili drugim usmeravačima na pr. živinim usmeravačima, a koji su određeni za to, da rade sa naponima kao glavnim i pomoćnim naponima, određenog oblika krive, radi primera, sa vremenski određenim definiranim intervalima nultog napona. Pod pomoćnim napo-

nima podrazumevaju se ovde takvi naponi koji se izazivaju u toj nameri da se spreči nezadovoljavajući način rada komutatora odn. usmeraća, na pr. obrazovanje iskri odn. da se spreči neželjena deformacija usmerenog napona ili slično. Kao primer za takve napone mogu se navesti naponi za komutiranje, nadraženje, nadoknadjenje odn. kompenziranje gubitaka i opadanja napona razne vrste i t. d.

Napred je pretpostavljeno da su magnetski polovi predviđeni na rotoru, dok je kotva sa svojim faznim namotajima smeštena na statoru. Međutim mogu se, saglasno poznatim zakonima elektromašinske tehnike, fazni namotaji namestiti na rotoru a magnetski polovi na statoru, a da se time ne odstupa od zamisli ovog pronalaska.

### Patentni zahtevi:

1. Agregat za jednosmislenu struju sa najmanje jednom sinhronom mašinom za naizmeničnu struju, tipa sa naizmeničnim polovima i sa izvesnim brojem stalnih transformatora sa primarnim i sekundarnim faznim namotajima u kojima se proizvode elektromotorne sile koje su medjusobno pomerene u fazi, a i sa izvesnim brojem komutatora od kojih je svaki spojen sa jednim od ovih namotaja, naznačen time, što polovi glavnog polja i pomoćni polovi, koji se nalaze izmedju njih u mašini za naizmeničnu struju, proizvode u pripadnim kotvenim namotajima (8, 9 i 43, 44) elektromotorne sile koje su medjusobno pomerene u fazi a koje posredno ili neposredno tako utiču na kola (1 do 4) faznih namotaja koja sadrže komutatore da se otklanjaju komponente slepe struje u komutatorskim kolima struje, komutiraju komponente radne struje, usmeravaju naizmenični naponi sprovedeni u komutatore i da se razni usmereni naponi sabiraju u jedan jednosmisleni napon koji je uglavnom konstantan.

2. Agregat prema zahtevu 1, naznačen time, što mašina za naizmeničnu struju, koja je snabdevana glavnim polovima i pomoćnim polovima koji se nalaze izmedju njih, radi kao komutacioni generator za kola struje za namotaje.

3. Agregat prema zahtevu 1 ili 2, naznačen time, što mašina za naizmeničnu struju, koja je snabdevana glavnim polovima i medju ovima pomoćnim polovima, radi kao nadražajni generator za transformatorske jezgre.

4. Agregat prema kom bilo od zahteva 1 do 3, naznačen time, što se primarni odn. sekundarni komutatori nalaze u ne-

kom kolu (36, 37 odn. 24, 25) jednosmislene struje vezani na red.

5. Agregat prema kom bilo od zahteva 1 do 4, naznačen time, što svaki komutator radi zajedno sa četkicama koje u određenim periodama vremena intermitirano kratko vezuju naredne segmente.

6. Agregat prema kom bilo od zahteva 1 do 5, naznačen time, što je svaki komutator rasporedjen u segmente koji sačinjavaju jednu jedinu kontaktну putanju.

7. Agregat prema jednom od zahteva 1 do 6, naznačen time, što su pomoćni polovi obrazovani tako i tako napajani jednosmislenom strujom da elektromotorna sila proizvedena u svakom faznom namotaju ima koliko pri opterećenju toliko pri praznom hodu odredjene intervale nultog napona.

8. Agregat prema jednom od zahteva 1 do 7, naznačen time, što pomoćni polovi nose namotaj (47, 46) koji se nalazi u spoljašnjem kolu jednosmislene struje.

9. Agregat prema jednom od zahteva 1 do 8, naznačen time, što pomoćni polovi nose namotaj koji se napaja jednosmislenom strujom koja je u glavnom proporcionalna sa naizmeničnom strujom koja teče kroz kotvine namotaje (8, 9 odn. 43, 44).

10. Agregat prema zahtevu 9, naznačen time, što je namotaj (41, 46) izведен kao kompenzacioni namotaj rasporedjen po polnoj površini a koji dejstvuje protiv deformisanja intervala nultog napona (sl. 2 i 5).

11. Agregat prema zahtevu 10, naznačen time, što magnetična osa kompenzacijonog namotaja (41, 46) prolazi kroz sredinu (73, 66) glavnog pola.

12. Agregat prema jednom od zahteva 3 do 11, naznačen time, što su pomoćni polovi nadražajnog generatora (7) snabdeveni kompenzacijonim namotajem (41) koji je vezan na red sa nadražajnim namotajem (38) glavnih polova.

13. Agregat prema jednom od zahteva 3 do 12, naznačen time, što su pomoćni polovi nadražajnog generatora (7) snabdeveni naročitim kompenzacijonim namotajem (47) da bi se proizvelo pomoćno strjanje u transformatorskim jezgrama (5, 6) i time da se podupire komutiranje u kolima namotaja.

14. Agregat prema zahtevu 13, naznačen time, što se komutacioni namotaj (47) nalazi u kolu jednosmislene struje pripadnog komutatora (26, 27).

15. Agregat prema jednom od zahteva 3 do 14, naznačen time, što su pomoćni polovi nadražajnog generatora (7) snabdeveni naročitim regulacionim namotajem kojim upravlja jedno kolo struje releja (60 do 65) pri čemu dotični rele stupa u

dejstvo pri nezadovoljavajućem, naročito za komutiranje nepovoljnog, načinu rada mašine, na pr. pri nepravilnom nadraženju, pri iskrama, deformacijama i t. d. pa tako utiče na regulacioni namotaj (59) da se poboljšava način rada mašine.

13. Agregat prema jednom od zahteva 3 do 15, naznačen time, što su pomoći polovi nadražajnog generatora snabdeveni nadražajnim namotajem (48) koji se nalazi u kolu jednosmislenе struje pripadnog komutatora a koji namotaj (48) preimerno dejstvuje protivno rednom nadražajnom namotaju (38).

17. Agregat prema kom bilo od zahteva 3 do 16, naznačen time, što je predviđen pomoći transformator (62) čiji je primarni namotaj vezan sa nekom napravom (18, 61) za primanje impulsa a čiji je sekundarni namotaj vezan sa jednim kolom struje releja (60, §9 odn. 57, 56 odn. 57, 59) koji upravlja načinom rada agregata.

18. Agregat prema zahtevu 17, naznačen time, što neki sinhroni menjач (65) propušta usmerene impulse ka kolu struje releja.

19. Agregat prema kom bilo od zahteva 3 do 18, naznačen time, što su glavni polovi nadražajnog generatora (7) snabdeveni naročitim namotajem (55) kojim upravlja jedno kolo struje releja (60 do 65) pri čemu dotični rele stupa u dejstvo pri takvim diferenciranim impulsima koji nastaju pri nepravilnom komutiranju izmedju odvojenih delova (61, 18) koji sačinjavaju jednu komutatorovu četkicu

20. Električni agregat za transformisanje električne energije u električnu energiju različitog napona, naznačen izvesnim brojem nepokretnih transformatora sa primarnim i sekundarnim faznim namotajima u kojima se proizvode naponi koji su medjusobno pomereni u fazi a koji se usmeravaju pomoći izvesnog broja komutatora koji su vezani na red u jednom kolu jednosmislenе struje pri čemu se način rada komutatora podupire pomoći mašinama za naizmeničnu struju, konstrukcije sa naizmeničnim polovima, koje rade kao nadražajni i (odn. ili) komutacioni generatori (7, 42) sa polovima glavnog polja i medju njima ležećim pomoći polovima.

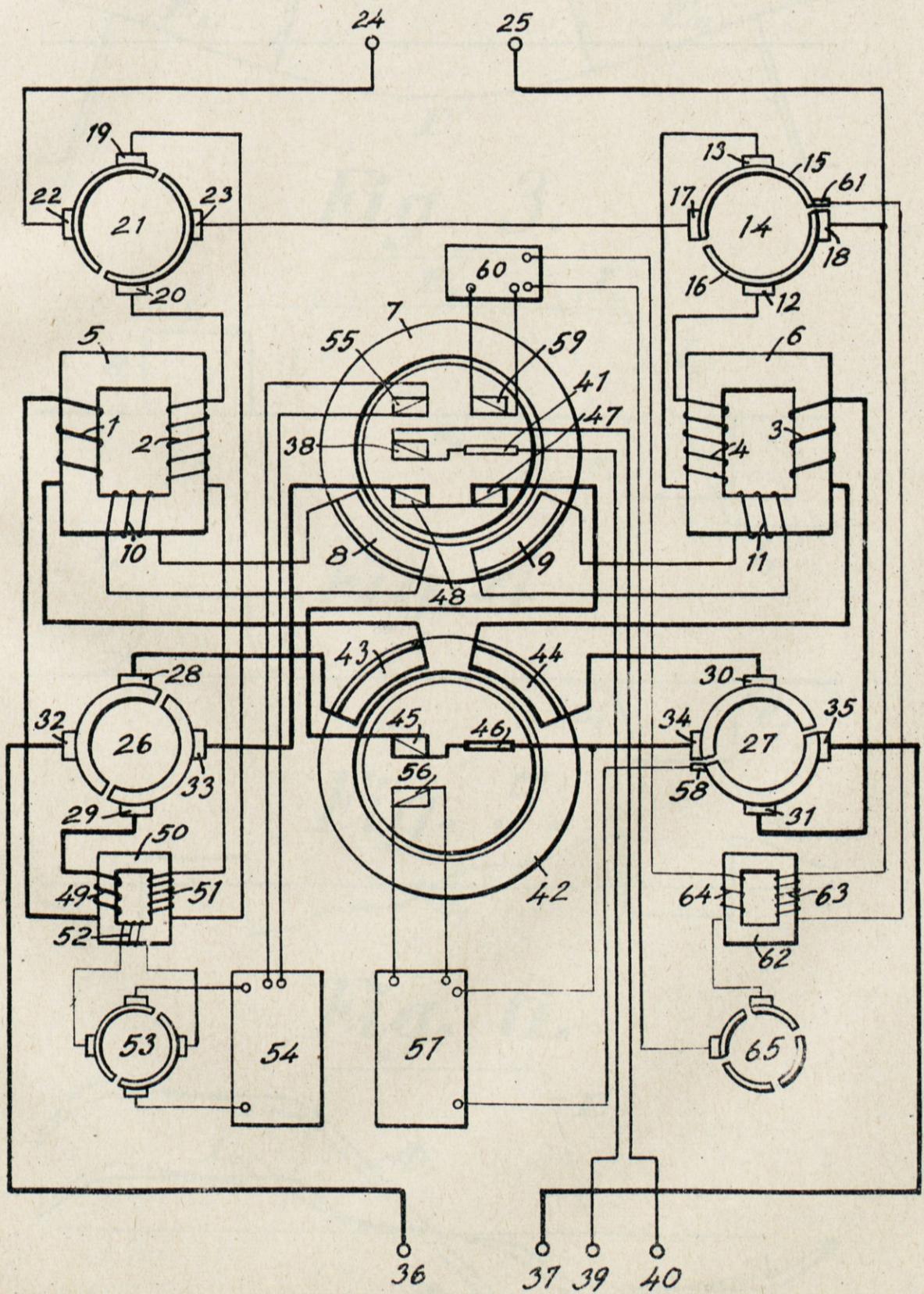
21. Električni agregat za transformisanje električne energije u električnu energiju različitog napona, naznačen izvesnim brojem

primarnih i sekundarnih otvorenih namotaja koji su medjusobno ulančani a u kojima se proizvode naizmenični naponi koji su medjusobno pomereni u fazi sa određenim intervalima nultog napona pa svaki od tih namotaja radi tako zajedno sa pojedinim komutatorom da se za vreme tih intervala namotaji kratko vezuju, struje komutiraju pomoći mašine sa naizmeničnim polovima sa polovima glavnog polja i izmedju, ovih sa pomoći polovima, pa se naizmenični naponi usmeravaju i vezivanjem na red primarnih odn. sekundarnih komutatora superproniraju u jedan u glavnom konstantan primarni odn. sekundarni jednosmisleni napon.

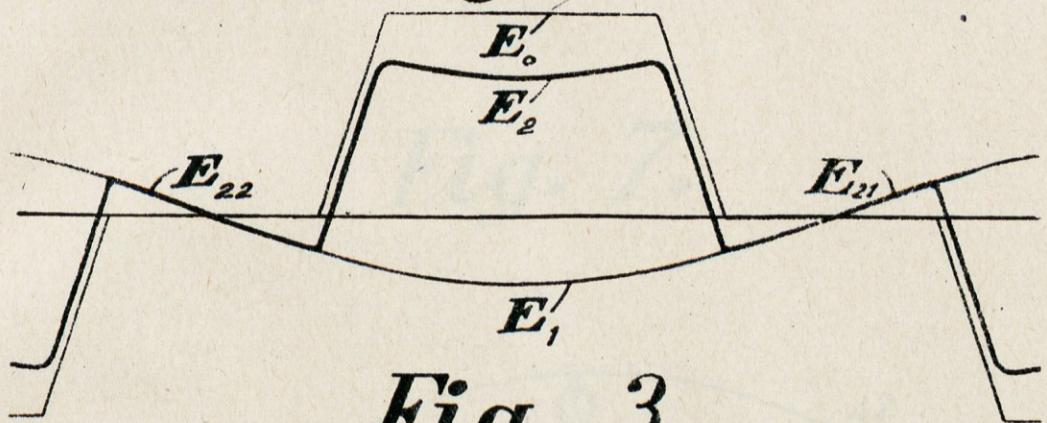
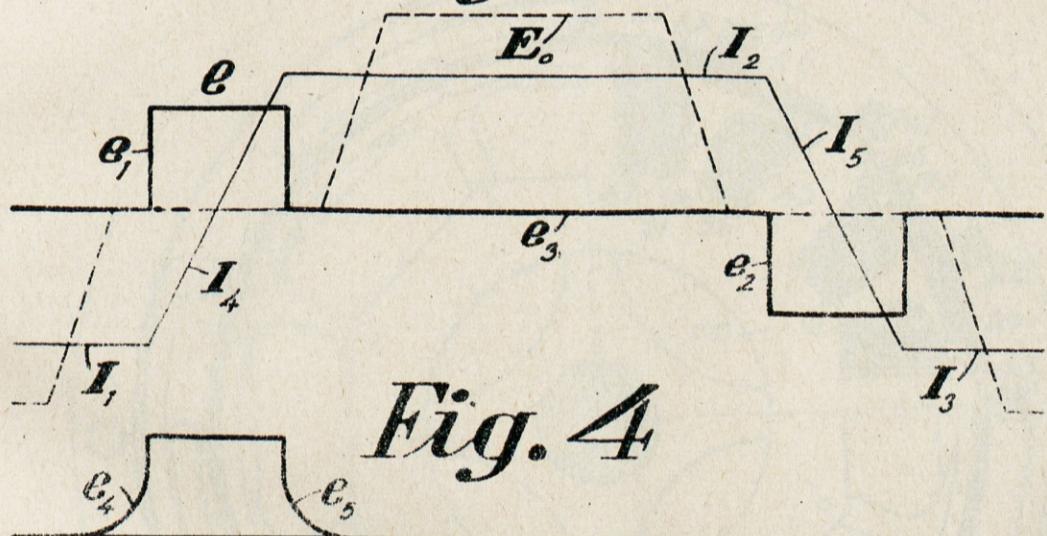
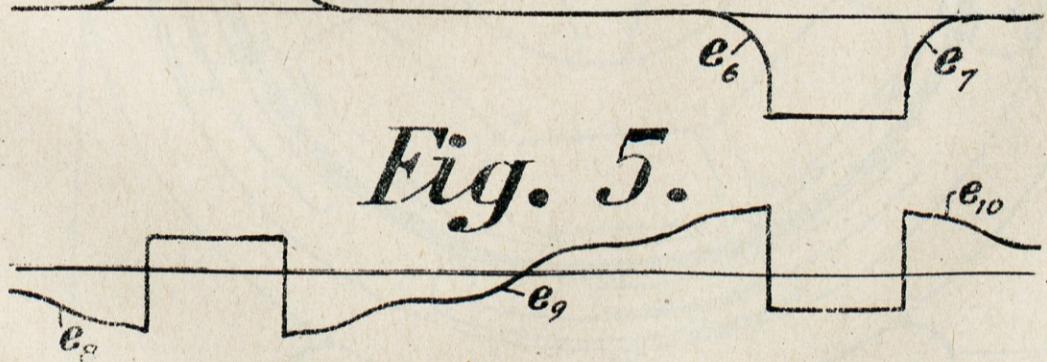
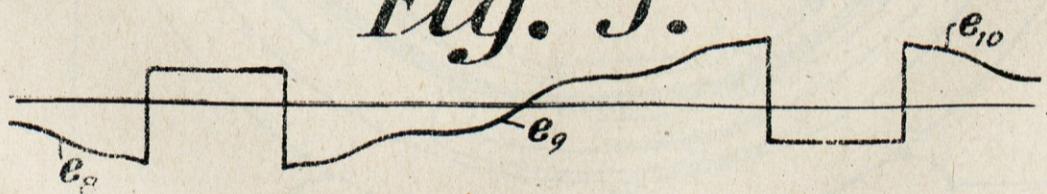
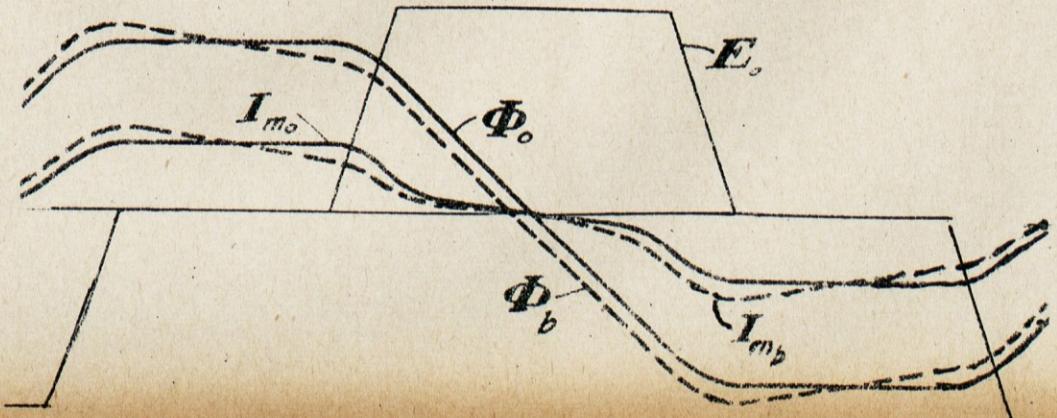
22. Električni agregat za transformisanje električne energije u električnu energiju različitog napona, naznačen izvesnim brojem nepokretnih transformatora sa primarnim i sekundarnim faznim namotajima u kojima se proizvode naizmenični naponi, koji su medjusobno pomereni u fazi, sa određenim intervalima nultog napona i to posredstvom generatora za nadraživanje transformatora sa polovima glavnog polja i izmedju ovih sa pomoći polovima a svaki od tih namotaja radi tako zajedno sa po jednim komutatorom da se za vreme ovih intervala namotaji kratko vezuju a naizmenični naponi usmeravaju pa se vezivanjem na red primarnih odn. sekundarnih komutatora sabiraju u jedan u glavnom konstantan primarni odn. sekundarni odn. jednosmisleni napon.

23. Električni agregat sa izvesnim brojem namotaja u kojima se proizvode naizmenični naponi koji su medjusobno pomerani u fazi i koji su u vezi sa komutatorima radi usmeravanja tih naponi, a ovi komutatori su snabdeveni segmentima koji se mnogo više protežu u periferičnom pravcu od pripadnih četkica pa rade zajedno sa naročitim napravama za primanje intermitentnih diferencirnih impulsima i sa regulacionom napravom kojom ove prve naprave upravljaju, naznačen pomoći transformatorom (62) koj je uključen izmedju naprave (18, 61) za primanje impulsa i regulacione naprave (59, 60) sa sinhronim menjачem (65) koji periodično sprečava prenošenje impulsa od pomoćnog transformatora (62) do regulacione naprave (59, 50).

Fig. 1.

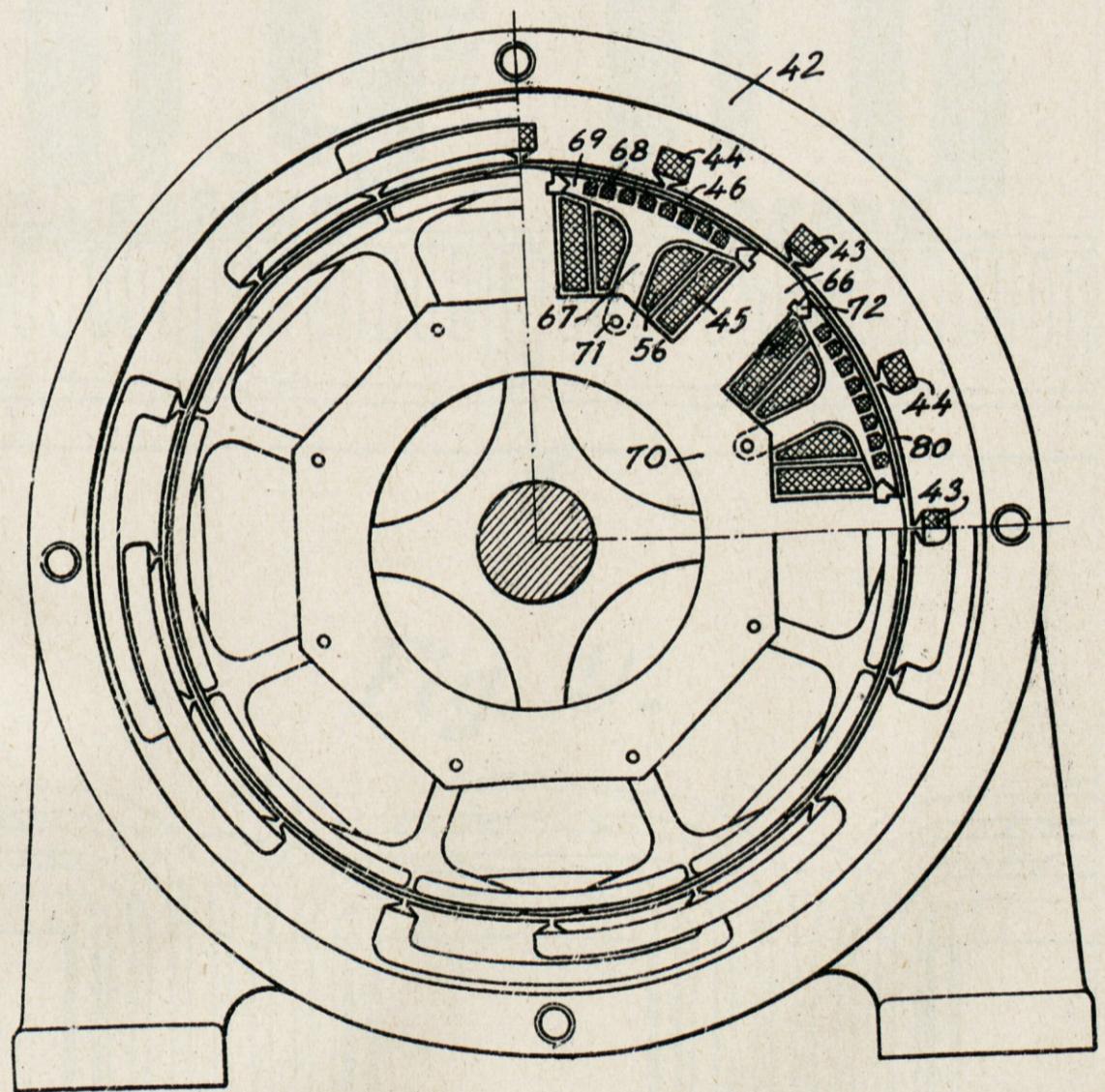




*Fig. 2.**Fig. 3.**Fig. 4**Fig. 5.**Fig. 6.*

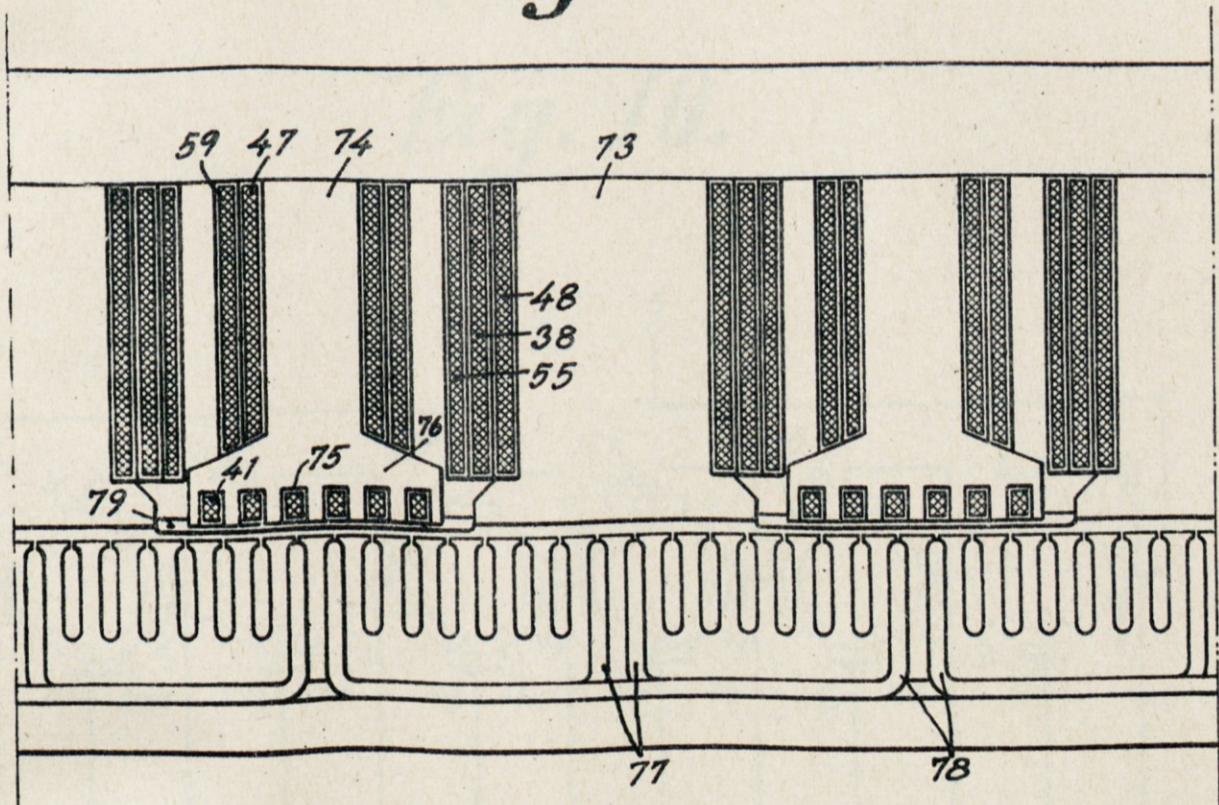


*Fig. 7.*





*Fig. 8.*



*Fig. 9.*

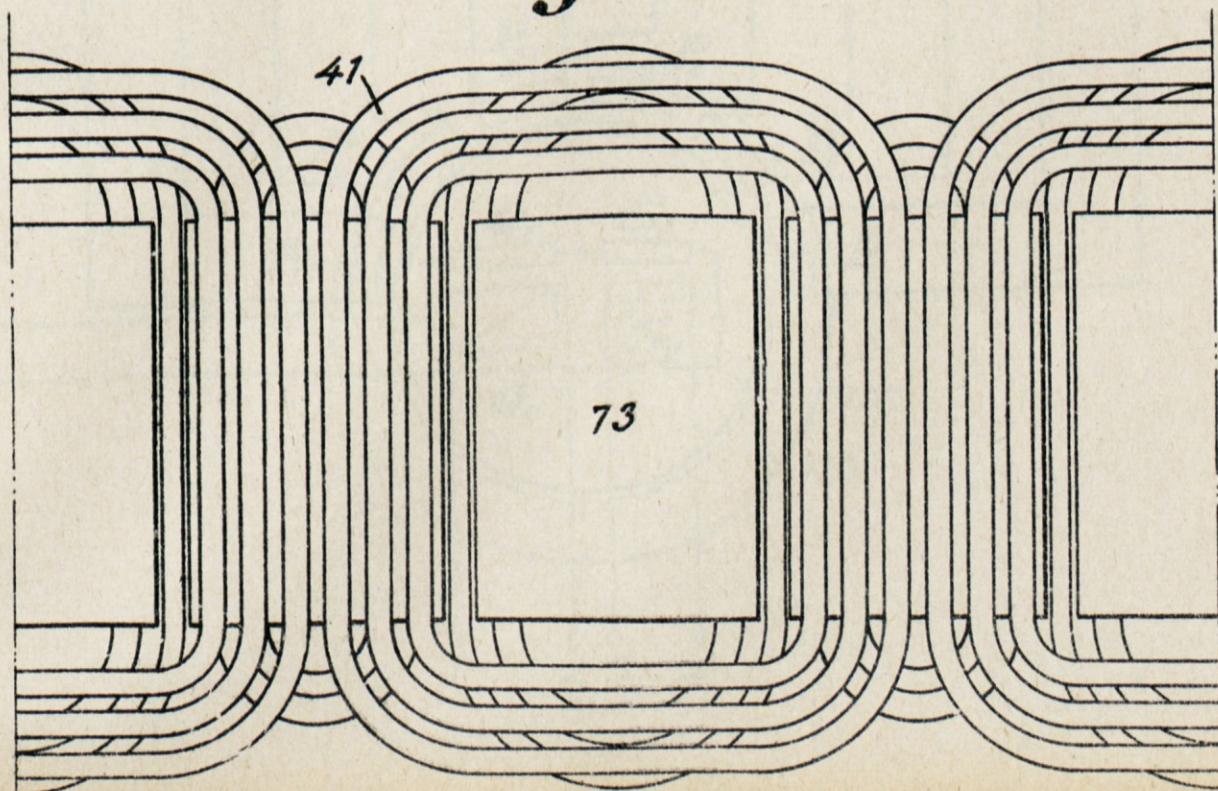
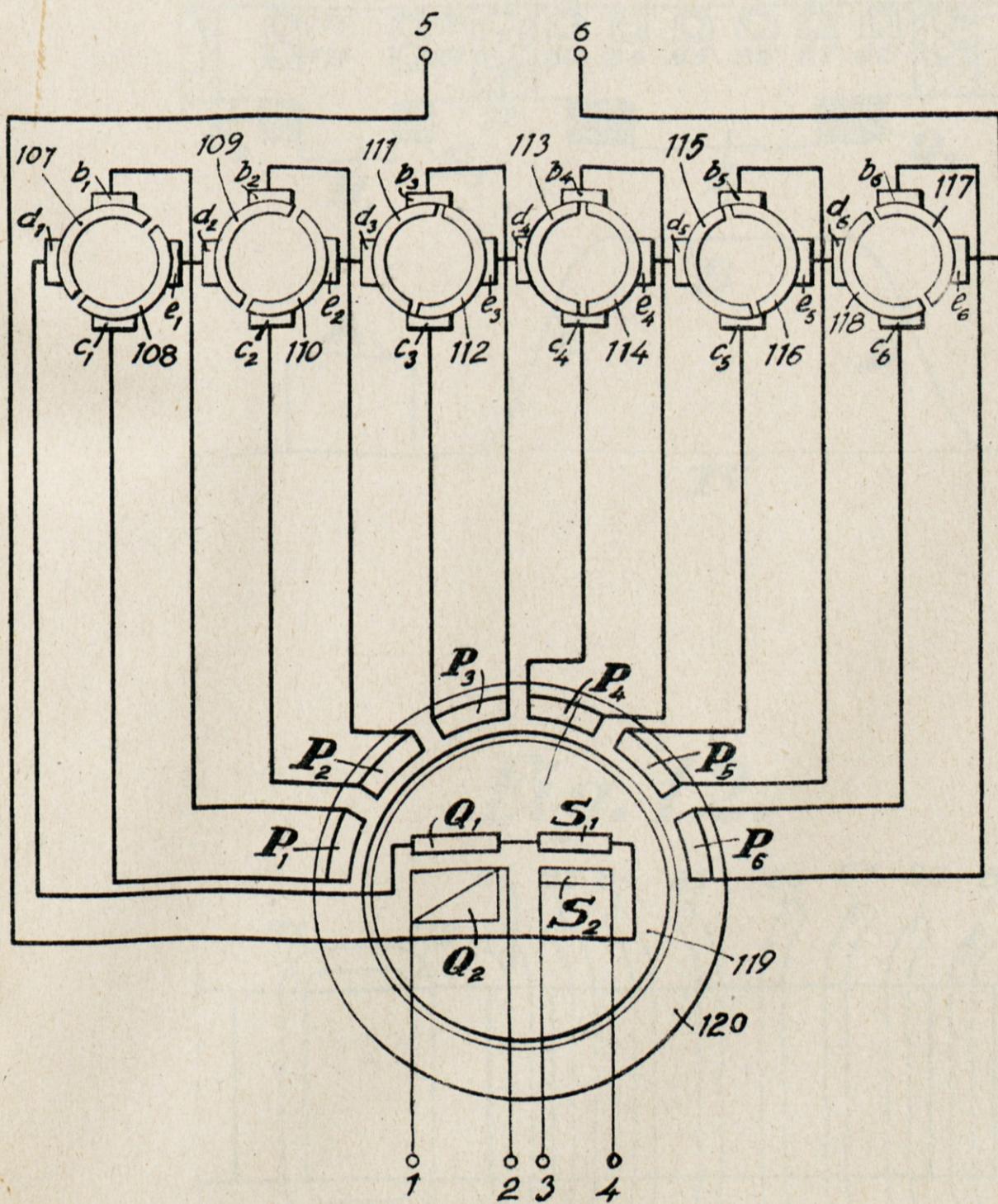


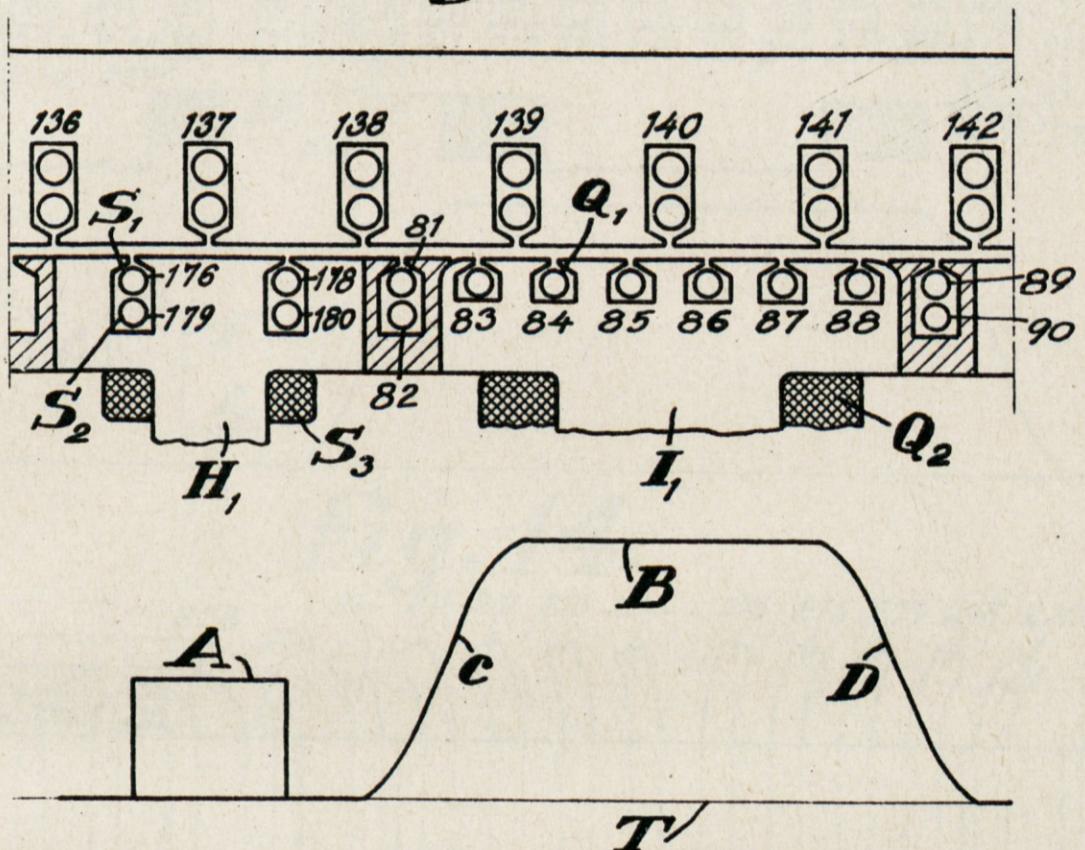


Fig. 10.

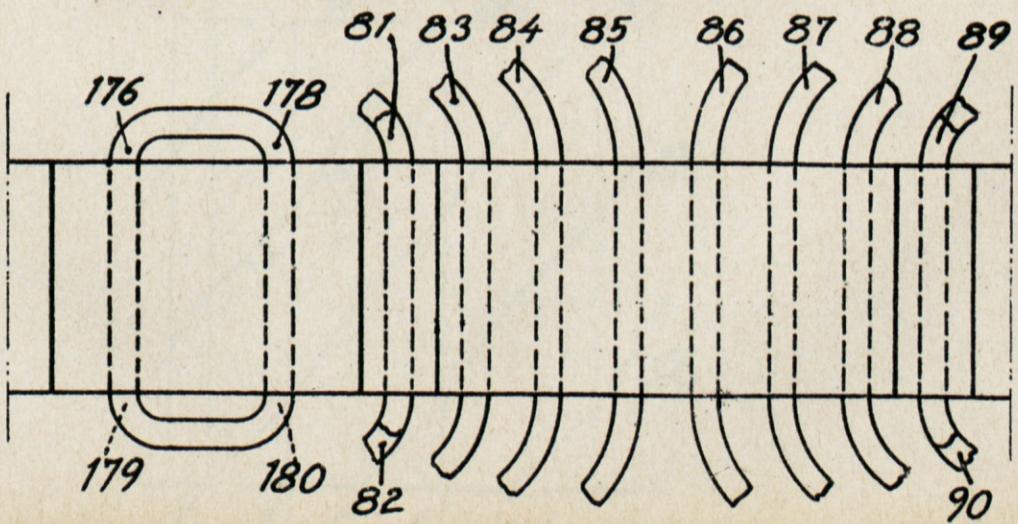




*Fig. 11.*



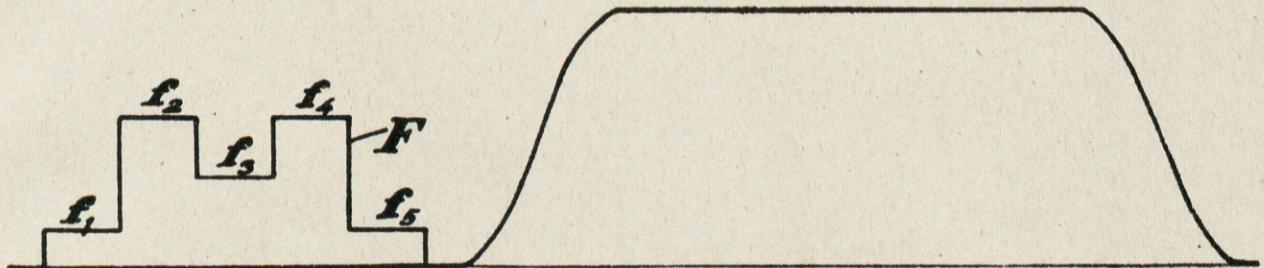
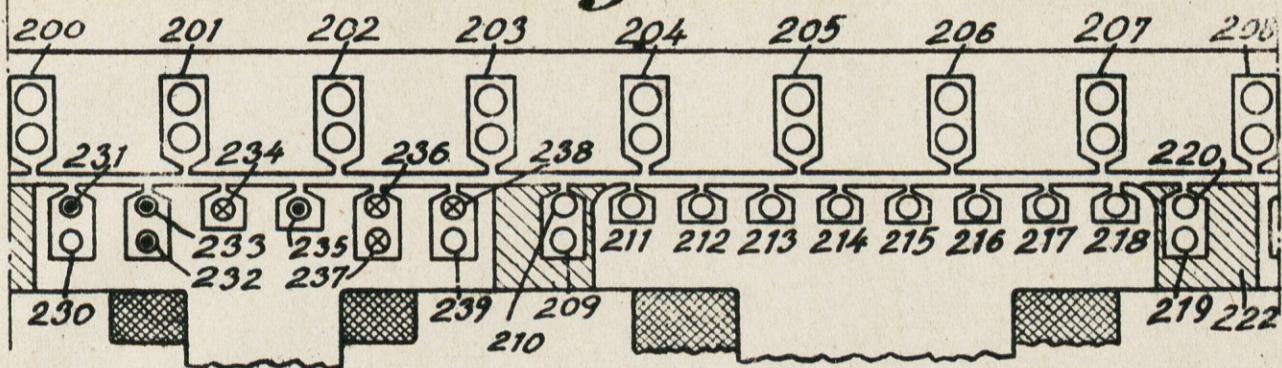
*Fig. 12.*



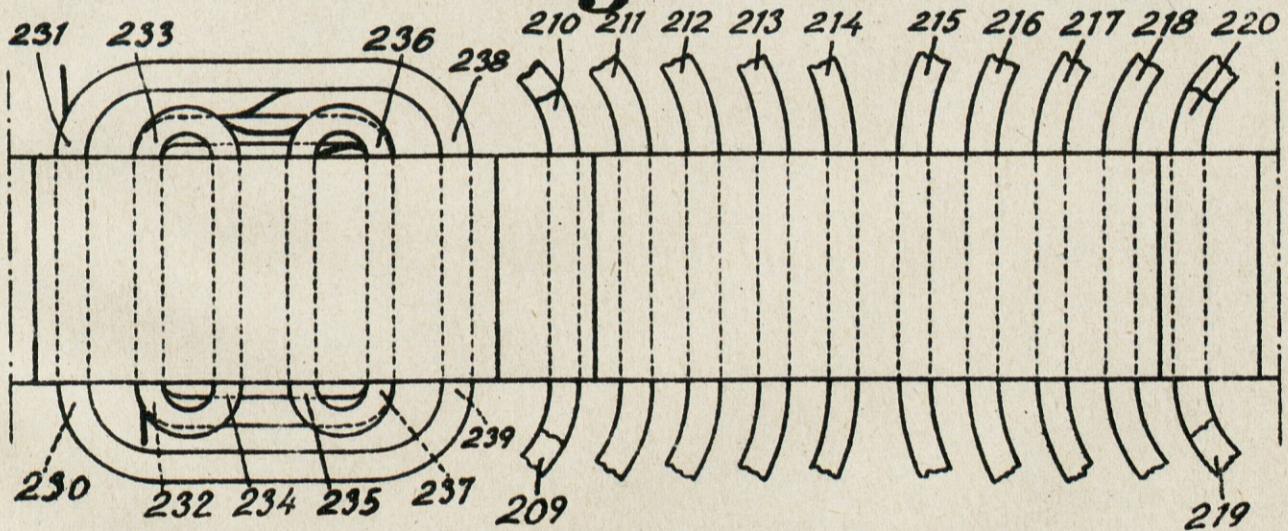


# Fig. 13.

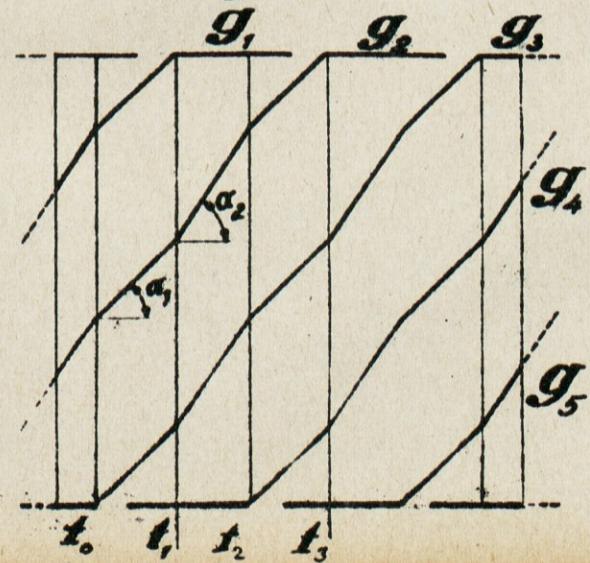
Ad pat. br. 11553

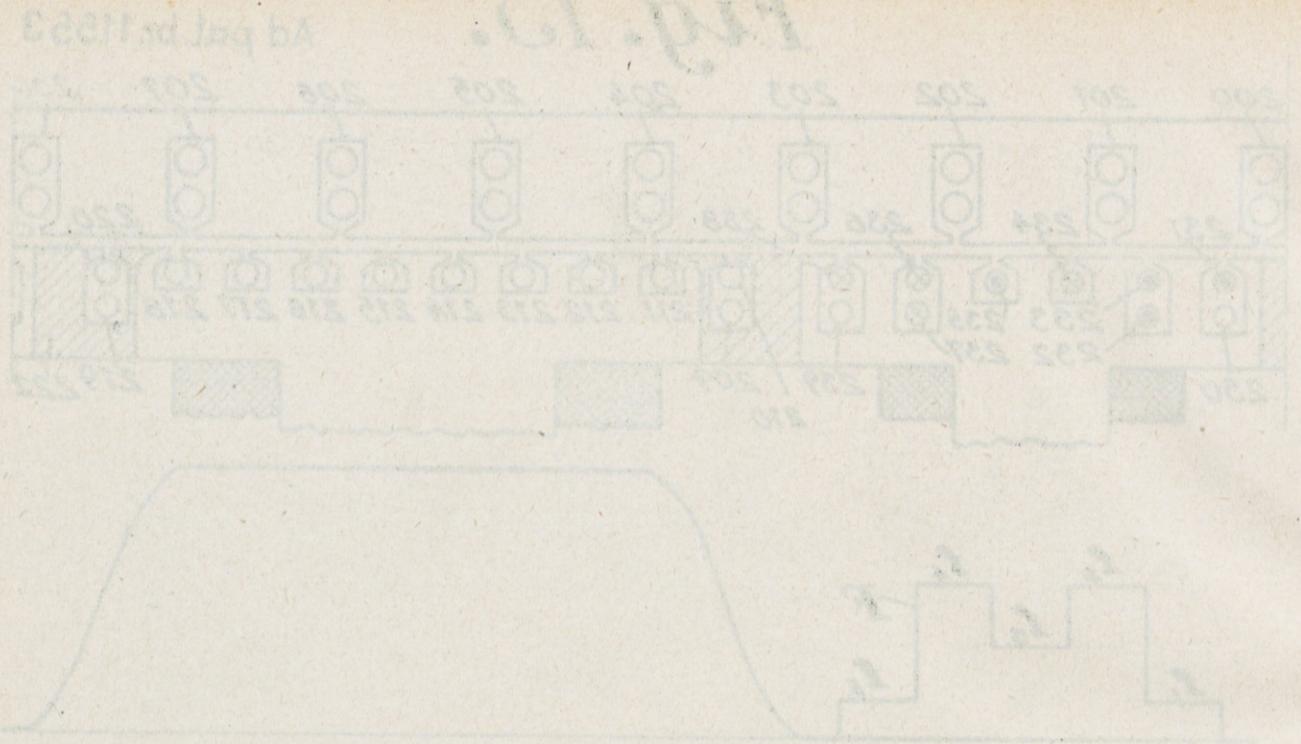


# Fig. 14.

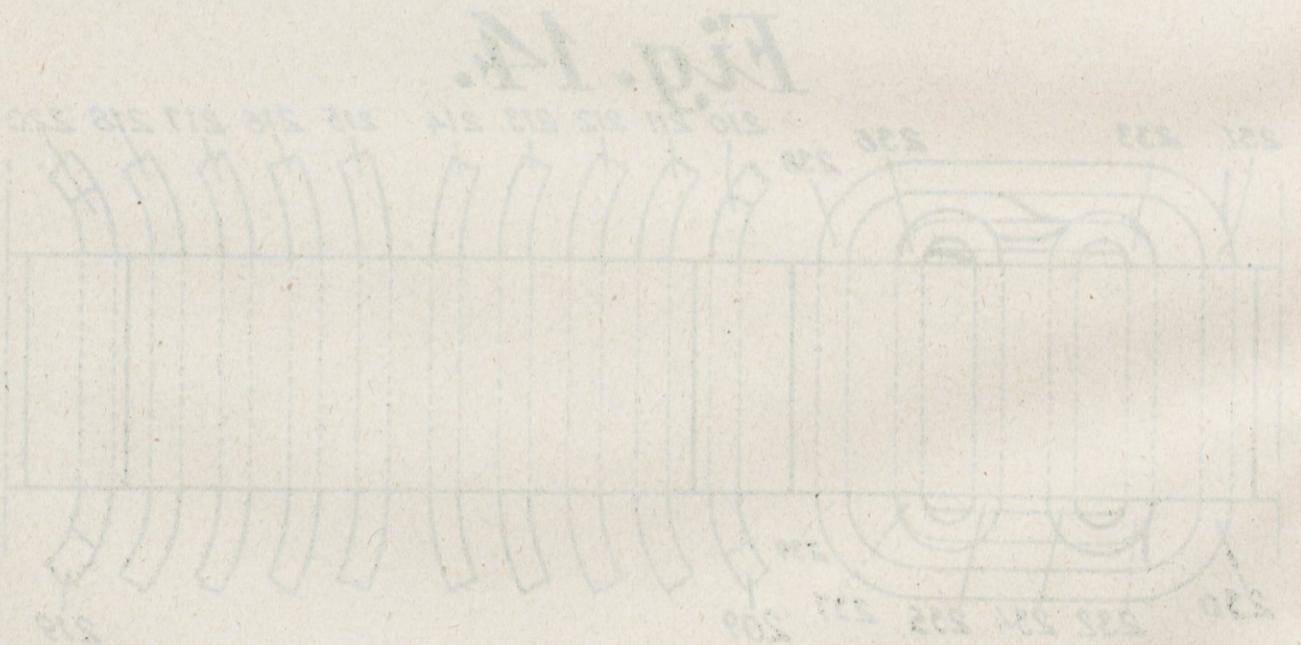


# Fig. 15.





ALASKA



CLARK

