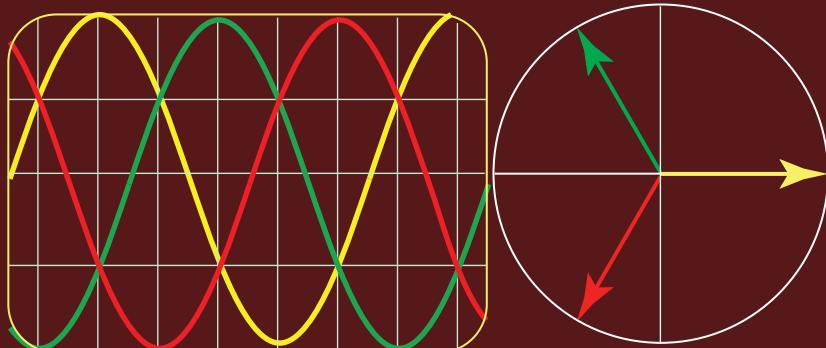
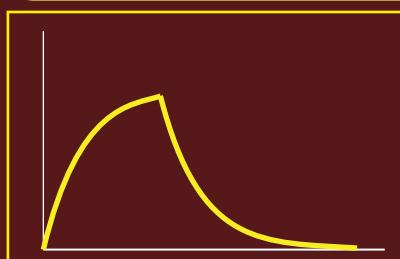


S.Masiokas

Elektrotechnika



4



VADOVĖLIS
AUKŠTOSIOMS
MOKYKLOMS

Pereinamieji
procesai
tiesinėse
elektrinėse
grandinės

4.1. Pereinamujų procesų svarbiausios charakteristikos ir tyrimo metodai 114

- 4.1.1. Pereinamujų procesų priežastys / 114**
- 4.1.2. Komutacijos dėsniai / 114**
- 4.1.3. Proceso sparta ir grandinės galia / 116**
- 4.1.4. Tyrimo metodika / 116**

4.2. Pereinamieji procesai nuolatinės srovės grandinėje su kondensatoriumi 117

- 4.2.1. Kondensatoriaus įkrovimas / 117**
- 4.2.2. Kondensatoriaus iškrovimas / 118**
- 4.2.3. Grandinės parametrujų įtaka / 119**
- 4.2.4. Pjūklinės įtampos (relaksacinis) generatorius / 120**

4.3. Pereinamieji procesai nuolatinės srovės grandinėje su induktyvumo rite 120

- 4.3.1. Ritės prijungimas prie šaltinio / 120**
- 4.3.2. Ritės trumpasis jungimas / 121**
- 4.3.3. Ritės atjungimas nuo šaltinio / 122**

4.4. Samprata apie pereinamuosius procesus kintamosios srovės grandinėje 123

- 4.4.1. Induktyvumo ritės prijungimas prie šaltinio / 123**
- 4.4.2. Kondensatoriaus prijungimas prie šaltinio / 124**

Kontroliniai klausimai ir užduotys 126

4.1

Pereinamųjų procesų svarbiausios charakteristikos ir tyrimo metodai

4.1.1. Pereinamųjų procesų priežastys. Ankstesniuose skyriuose tyrėme tiktai elektrinių grandinių stacionarius režimus. Laikėme, kad, ižjungus imtuvą į tinklą, jo nuolatinę ar sinusinę srovę iš karto išgauna tam tikra vertė ($I=\text{const}$ ar $I_m=\text{const}$), kuri nekinta, jei nekeičiami nei šaltinio, nei imtuvo parametrai. Grandinę išjungus srovė išnyksta staiga, per laiką $t=0$. Iš tikrujų taip būna ne visada: jei grandinėje yra energiją kaupiančių ar ją grąžinančių elementų, tuo metu kai keičiasi jos režimas, vyks ta pereinamieji procesai.

Pereinamaisiais procesais vadinsime reiškinius, kurių metu elektrinė grandinė pereina iš vieno stacionarinio režimo į kitą.

Kai kuriais atvejais pereinamasis procesas yra normalus grandinės darbo režimas. Taip veikia relaksaciniai generatoriai, elektriniai filtrai, impulsiniai suvirinimo įrenginiai, impulsinės lempos, skaičiavimo technikos loginiai elementai.

Antra vertus, pereinamasis procesas galiapti avariniu grandinės režimu, kurio metu srovė ar įtampa gali būti didesnė, negu buvusio ar būsimo stacionarinio režimo.

Elektrinėse grandinėse yra aktyvieji ir reaktyvieji imtuvai. Aktyviuose energija ne kaupiama, o negrižtamai paverčiama kitos rūšies energija. Su tam tikromis išlygomis galime laikyti, kad aktyviuose imtuvuose pereinamieji procesai nevyksta: srovė atsiranda ir išnyksta šuoliu per laiką $t=0$.

Reaktyviuose imtuvuose – ritėse ir kondensatoriuose – elektros energija yra kaupiama jų magnetiniame ar elektriniame lauke arba grąžinama šaltiniui. Pakisti šuoliu per laiką $t=0$ energija galėtų tik tokioje ritėje ir kondensatoriuje, kurių galia $p_L=dW_L/dt$ ir $p_C=dW_C/dt$ be galo didelė. To būti negali, todėl ilgesni ar trumpesni pereinamieji procesai ritėse ir kondensatoriuose yra neišvengiami.

4.1.2. Komutacijos dėsniai. Komutacija vadinsime elektrinės grandinės ižjungimą, išjungimą, perjungimą ar labai staigū parametrų pakeitimą. Laikoma, kad komutacija išvyksta per laiką $t=0$, bet išskiriomas laiko prieš komutaciją – $t=(0_-)$ – ir laiko po komutacijos – $t=(0_+)$ –

savokos (4.1 pav.). Pereinamasis procesas prasideda tuoj po komutacijos.

Komutacijos dėsniai yra du. I dėsnis. Idealios ritės srovė prieš komutaciją ir po jos yra ta pati:

$$i_L(0_-) = i_L(0_+). \quad (4.1)$$

II dėsnis. Kondensatoriaus įtampa prieš komutaciją ir po jos yra ta pati:

$$u_C(0_-) = u_C(0_+). \quad (4.2)$$

Pereinamojo proceso **pradinėmis sąlygomis** vadinosim tokios srovių ir įtampų vertės: $i_L(0_+)$, $u_L(0_+)$, $u_C(0_+)$, $i_C(0_+)$. Kalbant tik apie i_L ir u_C , pradines sąlygas galima užrašyti šitaip:

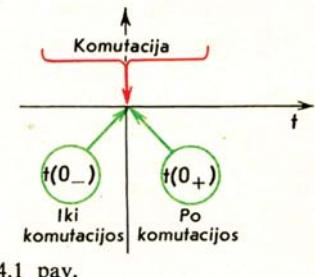
$$i_L(0_+) = i_L(0_-) = i_L(0); \quad u_C(0_+) = u_C(0_-) = u_C(0).$$

Kai $i_L(0)=0$ arba $u_C(0)=0$, pradines sąlygos vadinos **nulinėmis**.

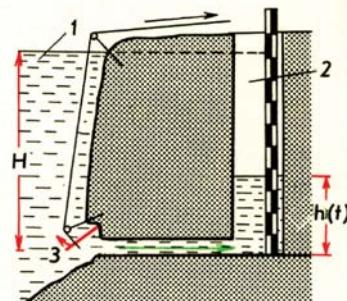
Pereinamojo proceso **baigties sąlygomis** paprastai vadinos **elektrinių dydžių nusistovėjusios vertės, kurios pasiekiamos pasibaigus pereinamajam procesui**, t. y. po be galo ilgo laiko, nes teoriškai kiekvienas pereinamasis procesas trunka be galo ilgai. Praktiškai laikoma, kad **pereinamasis procesas baigiasi, kai baigties sąlygos pasiekiamos su pakankamu tikslumu**.

Pereinamujų procesų komutacijos dėsius, pradines ir baigties sąlygas iliustruojame pavyzdžiu iš hidraulikos. Tarkime, kad turime du indus (4.2 pav.), iš kurių vienas (1) yra labai didelės, o antras (2) – ribotos talpos. Šie indai sujungti vamzdžiu, kuriamo yra įmontuota sklendė (3). Jungiančio indus vamzdžio hidrodinaminė varža (pasipriešinimas skysčio tekėjimui) nelygi nuliui. Staiga atidarius sklendę (komutacija), antrame inde skysčio nėra, kaip jo nebuvvo iki tol (analogija II komutacijos dėsiui). Po „komutacijos“ antrame inde skysčio lygis $h(t)$ padaipsniui kils, kol pagal susisekiančiųjų indu dėsnį abiejų indu skysčių lygai pasidarys vienodi.

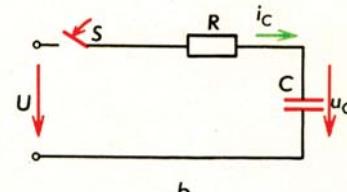
Analogiškas yra kondensatoriaus įkrovimo pereinamasis procesas. Pagal II komutacijos dėsnį įjungimo momentu $t=(0_+)$ kondensatoriaus plokštės jokio krūvio neturi, krūvininkai pradeda judėti. Srovė tuomet stipriauja, visa įtampa tenka rezistoriui. Šio pereinamojo proceso pradines sąlygos yra tokios: $u_C(0)=0$; $i_C(0_+)=U/R$; $u_R(0_+)=Ri_C=U$. Kai kondensatorius įskrauna, pereinamasis procesas baigiasi. Kondensatoriaus įtampa susilygina su tinklo įtampa, srovė juo nebeteka. Šio pereinamojo proceso baigties sąlygos: $u_C(\infty)=U$; $i_C(\infty)=0$; $u_R(\infty)=Ri_C=0$.



4.1 pav.



a



4.2 pav. Sistemos, kuriose gali vykti pereinamieji procesai: a – hidraulinė; b – elektrinė

4.1.3. Proceso sparta ir grandinės galia. Pereinamojo proceso sparta priklauso tik nuo grandinės parametru. Pavyzdžiu, pripildyti indą skysčio truks tuo ilgiau, kuo didesnė pripildomojo indo talpa ir kuo plonesnis indus jungiantis vamzdis. Kondensatoriaus įkrovimas truks tuo ilgiau, kuo didesnė bus jo elektrinė talpa C ir didesnė rezistoriaus varža R .

Paprastai yra apskaičiuojama tiriamosios grandinės laiko konstanta – τ , iš kurios didumo galima spręsti, kiek praktiškai truks pereinamasis procesas. Dažniausiai praėjus laikui $t=3\tau$, grandinės elektrinių dydžių vertės sudaro 95 %, o po laiko $t=5\tau$ – 99 % jų baigties sąlygų. Toks tikslumas praktiškai paprastai yra pakankamas, o pereinamasis procesas laikomas pasibaigusiu.

Realūs procesai elektrinėse grandinėse trunka nuo keilių sekundžių iki dešimtųjų ar šimtųjų sekundės dalį. Didelių dažnių technikoje jų trukmė matuojama nanosekundėmis ($1 \text{ ns} = 10^{-9} \text{ s}$). Kartais nuo pereinamojo proceso trukmės labai daug priklauso: pavyzdžiu, kuo mažesnė pereinamujų procesų trukmė ESM loginiuose elementuose, tuo didesnė atliekamų skaičiavimų sparta.

Kuo mažesnė pereinamojo proceso trukmė, tuo per trumpesnį laiką ivyksta energijos pokytis, taigi tuo didesnė yra impulsio galia. Pavyzdžiu pasirinkime fotoblykstės kondensatorių, kurio talpa $800 \mu\text{F}$ ir kuris įkraunamas iki tinklo įtampos amplitudinės vertės $U_m = 220 \sqrt{2} = 311 \text{ V}$. Jame sukaupta energija $W_c = CU_m^2/2 = 800 \cdot 10^{-6} \cdot 311^2/2 = = 38,7 \text{ J}$. Atrodytu, kad ši energija labai nedidelė. Blyksnio metu kondensatorius iškrauna per 10^{-3} s . Vidutinė fotoblykstės galia: $\bar{P} = W_c/t = 38,7/10^{-3} = 38,7 \text{ kW}$. Kaip matome, lempos blyksnio galia yra gana didelė. Yra naujojamos specialios paskirties impulsinės lempos, kurių impulsio galia prilygsta Kauno HE galiai. Didelės impulsinės galios šaltiniai taikomi metalų suvirinimui, elektrinei žuklei ir kitiems technologiniams tikslams.

4.1.4. Tyrimo metodika. Visi realūs grandinės imtuvai pakeičiami jiems ekvivalentiniais (žr. 1 ir 2 skyrius) idealiais – rezistoriais, ritėmis, kondensatoriais, šaltiniais, – ir iš jų sudaroma atstojamosios elektrinės grandinės schema. Grandinei taikomi Omo ir Kirchhoffo dėsniai, užrašyti momentinėmis srovės ir įtampos vertėmis. Sudaromos diferencialinės lygtys. Kai grandinėje yra tikai vieno tipo reaktyvieji elementai (ritės arba kondensatoriai) ir vieną EVJ, įtampos arba srovės šaltinis, gaunama pirmosios eilės diferencialinė lygtis. Kai grandinėje yra du skirtini reaktyvieji elemen-

tai, jos elektrinių dydžių sąryšiai užrašomi antrosios eilės diferencialine lygtimi.

Tokių diferencialinių lygčių sprendimo būdai yra žinomi iš matematikos. Išsprendus pirmosios eilės diferencialinę lygtį, gaunama eksponentinė funkcija, antrosios eilės – dviejų eksponentinių funkcijų suma. Su grandinių tyrimo metodika ir rezultatais susipažinsime nagrinėdami būdingiausius pereinamujų procesų elektrinėse grandinėse atvejus.

Reikia pastebėti, kad pereinamieji procesai būdingi ir kitoms fizikinėms sistemoms (pvz., mechaninėms, šiluminėms, hidraulinėms ir kt.). Praktikoje pereinamiesiems procesams sudėtingose sistemoje tirti sudaromi ti rimuojų objektų elektriniai modeliai, kuriuos tirti dažnai lengviau ir pigiau, negu originalą.

4.2

Pereinamieji procesai nuolatinės srovės grandinėje su kondensatoriumi

4.2.1. Kondensatoriaus įkrovimas. Tai vienas iš dažnai pasitaikančių ir gana paprastas pereinamasis procesas, kuris prasideda sujungus grandinės jungiklį S (4.3 pav., a). Bet kuriuo pereinamojo proceso momentu grandinei galima taikyti II Kirchhofo dėsnį:

$$R i_C + u_C - U = 0. \quad (4.3)$$

Kondensatoriumi teka srovė $i_C = C du_C/dt$ (žr. (2.20)), kurią įrašę į (4.3) lygybę, gauname pirmosios eilės diferencialinę lygtį

$$RC du_C/dt + u_C = U. \quad (4.4)$$

Lygties sprendinys:

$$u_C = U + A \cdot e^{-t/(RC)}; \quad (4.5)$$

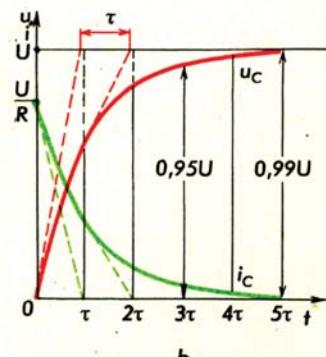
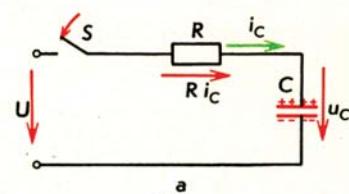
čia A – integravimo konstanta.

Pažymėkime

$$\tau = RC. \quad (4.6)$$

Ši sandauga yra vadinama pereinamojo proceso **laiko konstanta**. Jos matavimo vienetas – sekundė.

Integravimo konstanta gaunama iš nulinii sąlygų: kai $t=0_+$, $u_C(0)=0$, iš (4.5) lygties $A = -U$. Irašę jos vertę



4.3 pav. Kondensatoriaus įkrovimo grandinės schema (a) ir įtampos bei srovės kreivės (b)

į (4.5) lygtį ir ją sutvarkę, gauname įkraunamo kondensatoriaus įtampos kitimo išraišką

$$u_C = U(1 - e^{-t/\tau}). \quad (4.7)$$

Iš (4.3) lyties srovė $i_C = (U - u_C)/R$. Iraše (4.7) $u_C(t)$ į šią lygtį, gauname srovės kitimo dėsnį:

$$i_C = (U/R) e^{-t/\tau}. \quad (4.8)$$

Abi gautos $u_C(t)$ ir $i_C(t)$ yra eksponentinės funkcijos, kurias pavaizduosime grafiškai (4.3 pav., b). Pereinamojo proceso pradinės sąlygos: $u_C(0) = 0$, $i_C(0_+) = U/R$. Kondensatoriaus įtampa eksponentiškai didėja, kol po $t = \infty$ tampa lygi šaltinio įtampai U , kuri yra jos nusistovėjusi vertė. Kondensatoriaus srovė eksponentiškai mažėja, kol visiškai išnyksta; jos nusistovėjusi vertė yra lygi nuliui.

Kai reikia praktiškai nustatyti laiko konstantą iš eksperimentiškai gautų pereinamojo proceso kreivių, tai pagal padaryti išvedus per bet kurį eksponentinės tašką liestinę, kaip parodyta 4.3 pav., b.

4.1 pavyzdys. Impulsinio suvirinimo kondensatorius per 5 s turi būti įkrautas iki įtampos, kuri lygi 95% tinklo įtampos. Kondensatoriaus talpa $C = 1000 \mu\text{F}$. Apskaičiuokime reikiamą rezistoriaus varžą (žr. 4.3 pav.).

Sprendimas. Žinome, kad $u_C = 0,95U$ po laiko $t = 3\tau$. Grandinės laiko konstanta turi būti: $\tau = RC = t/3$. Iš čia $R = t/(3C) = 5/(3 \times 1000 \cdot 10^{-6}) = 1670 \Omega$.

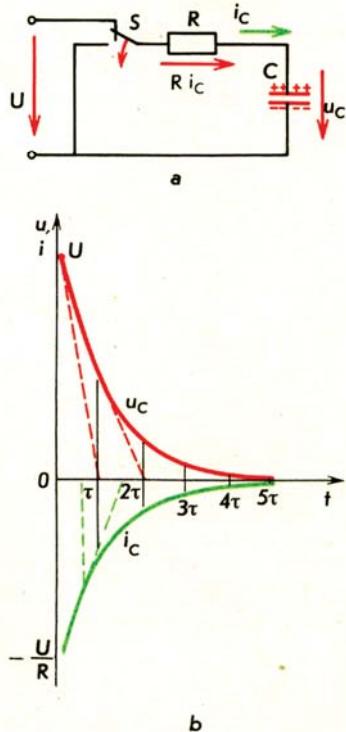
4.2.2. Kondensatoriaus iškrovimas. Tarkime, kad kondensatorius (4.4 pav.) buvo įkrautas iki įtampos $u_C(0_-) = U$. Pereinamasis procesas prasideda per jungus jungiklį S. Pagal II komutacijos dėsnį $u_C(0_+) = U$. Iškraunamas kondensatorius tampa $R - C$ grandinės šaltiniu. Pagal Omo dėsnį $i_C(0_+) = U/R$. Tai šio pereinamojo proceso pradinės sąlygos.

Pereinamojo proceso baigties sąlygos akivaizdžios. Kai kondensatorius išsikraus, jo įtampa bus lygi nuliui ir grandine srovė nebetekės: $u_C(\infty) = 0$; $i_C(\infty) = 0$.

u_C ir i_C kitimo dėsniams nustatyti parašysime iškraunamo kondensatoriaus grandinei lygtį pagal II Kirchhoff'o dėsnį:

$$Ri_C + u_C = 0. \quad (4.9)$$

Kondensatoriaus srovė $i_C = Cdu_C/dt$. Iraše šią jos išraišką į (4.9), gauname šitokią diferencialinę lygtį:



4.4 pav. Kondensatoriaus iškrovimo grandinės schema (a) ir įtampos bei srovės kreivės (b)

$$RCdu_C/dt + u_C = 0. \quad (4.10)$$

Jos sprendinys $u_C = Ae^{-t/(RC)}$. Iš pradinėų sąlygų: $A = U$. Sandauga $RC = \tau$. Tai grandinės laiko konstanta. Kondensatoriaus įtampa iškrovimo metu:

$$u_C = U e^{-t/\tau}. \quad (4.11)$$

Iškrovimo srovę gausime iš (4.9) lygties, išrašę i ją įtampos u_C (4.11) išraišką:

$$i_C = -(U/R) e^{-t/\tau}. \quad (4.12)$$

Gautas neigiamas srovės ženklas rodo, kad kondensatoriaus iškrovimo srovė yra priešingos krypties negu įkrovimo.

Iškraunamo kondensatoriaus įtampa ir srovė mažėja eksponentiškai (4.4 pav., b), ir to mažėjimo spartą priklauso nuo grandinės laiko konstantos. Iškrovimo metu kondensatoriaus elektrinio lauko energija rezistoriuje virsta šiluma.

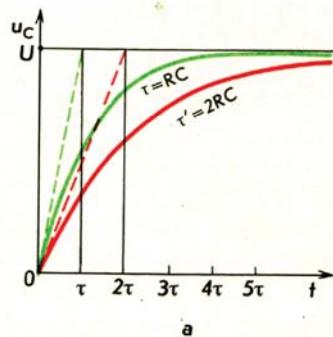
4.2 pavyzdys. Kondensatorius, kurio talpa $8\text{ }\mu\text{F}$, ijjungtas į 220 V nuolatinės įtampos tinklą. Apskaičiuokime, kokia turi būti jo iškrovimui skirti rezistoriaus varža, kad po dviejų sekundžių prie kondensatoriaus nebūtų pavojinga prisiliesti.

Sprendimas. Nepavojinga laikymise 12 V įtampa. Ji sudaro $12 \cdot 100/220 = 5,5\%$ tinklo įtampos. Žinome, kad 5% kondensatoriaus pradinės įtampos lieka tame po $t=3\tau$. Galime parašyti: $t=3\tau = 3RC = 3 \cdot 8 \cdot 10^{-6} R = 24 \cdot 10^{-6} R$. Kai $t=2\text{ s}$, $R=83,3\text{ k}\Omega$. Kondensatoriaus įtampa bus $220 \cdot 5/100 = 11\text{ V}$.

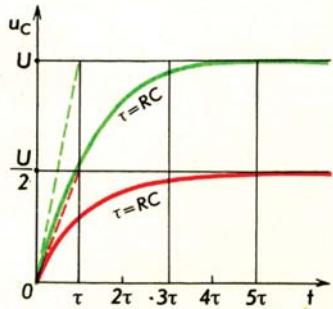
4.2.3. Grandinės parametrų įtaka. Nors pereinamieji procesai atsiranda dėl kondensatoriaus savybės kaupti energiją, jo **parametrai neturi įtakos nei pradžios, nei baigties sąlygoms**. Joms neturi įtakos ir rezistoriaus varža. Pavyzdžiui, kondensatorių iškraunant $u_C(0)=0$ ir $u_C(\infty)=U$; kondensatorių iškraunant $u_C(0)=U$ ir $u_C(\infty)=0$.

Grandinės parametrai turi įtakos pereinamojo proceso spartai, kadangi $\tau = RC$. Pavyzdžiui, du kartus padidinę rezistoriaus varžą arba kondensatoriaus talpą, turėsime grandinę, kurios laiko konstanta yra dvigubai didesnė ir pereinamasis procesas vyks dvigubai lėčiau. Iškraunant kondensatorių iš šaltinio, kurio įtampa lygi U , jo įtampa pasieks tas pačias vertes antruoju atveju po dvigubai ilgesnio laiko (4.5 pav., a). Analogiškai dvigubai lėčiau išnyks jo įkrovimo srovė.

Laiko konstanta priklauso tik nuo grandinės paramet-



a



b

4.5 pav. Kondensatoriaus įkrovimo grandinės (a) ir šaltinio (b) parametrų įtaka pereinamojo proceso spartai ir baigties sąlygoms

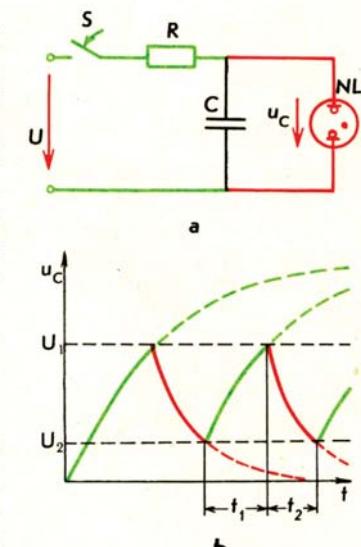
rū. Iškraunant kondensatorių iš šaltinio, kurio įtampa yra U , ir iš šaltinio, kurio įtampa yra $U/2$, grandinės laiko konstanta yra ta pati (žr. 4.5 pav., b). Ir pirmuoju, ir antruoju atveju kondensatoriaus įtampa po 3τ sudarys 95 %, o po 5τ – 99 % jos nusistovėjusios vertės. Žinoma, pirmuoju atveju po to paties laiko nusistovėjusi įtampa bus dvigubai didesnė negu antruoju. Šia pereinamojo proceso savybe galima pasinaudoti. Pavyzdžiui, norint, kad kondensatorius per trumpesnį laiką būtų įkrautas iki įtampos $U/2$, galima i jungti grandinę į tinklą, kurios įtampa yra U , tik reikia laiku ją atjungti.

Tokią pat įtaką grandinės parametrai turi kondensatoriaus įtampai bei srovei jo iškrovimo metu.

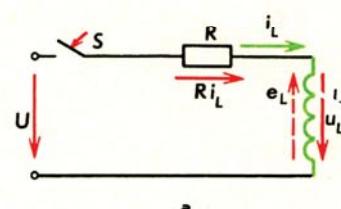
4.2.4. Pjūklinės įtampos (relaksacinių) generatorius. Tai elektroninis įtaisas, kurio išėjimo įtampos speciali kreivės forma yra gaunama naudojantis pereinamaisiais kondensatoriaus įkrovimo ir iškrovimo procesais (4.6 pav.). Lygiagrečiai kondensatoriui, kuris prijungiamas prie nuolatinės įtampos U tinklo nuosekliai su rezistoriumi R , yra i jungta dujinio išlydžio neoninė lemputė NL . Kol lemputė nedega, ji elektros srovės nepraleidžia. Kai ji užsidega, lemputės varža labai sumažėja. Būdinga tai, kad ji užgusta esant mažesnei įtampai negu užsidega.

I jungus jungiklį S , kondensatorius pradeda iškrauti ir jo įtampa eksponentiškai didėja tol, kol pasiekia vertę U_1 , kuri yra lygi lemputės užsidegimo įtampei. Kai lemputė užsidega, kondensatorius pradeda per lemputę išskrauti. Kai jo įtampa pasiekia vertę U_2 , lemputė užgusta. Procesas vėl kartojaesi nuo pradžių.

Parenkant grandinės parametrus, galima reguliuoti įkrovimo ir iškrovimo trukmę t_1 ir t_2 . Paprastai $t_1 \gg t_2$. Tokie generatoriai naudojami elektroniniuose oscilografuose elektronų spindulio horizontaliai skleistinei, signalizacijos įrenginiuose (lemputė žybsi).



4.6 pav. Pjūklinės įtampos generatoriaus schema (a) ir išėjimo įtampos kreivė (b)

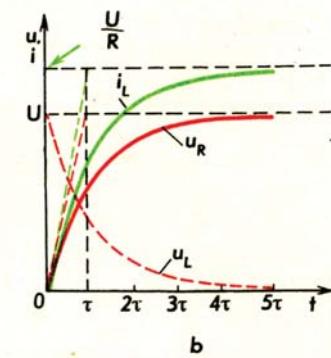


4.3

Pereinamieji procesai nuolatinės srovės grandinėje su induktyvumo rite

Daugelis elektrinių mašinų ir aparatų turi apvijas, todėl praktikoje dažnai tenka susidurti su pereinamaisiais procesais, kurie vyksta grandinėse, turinčiose induktyvumą. Apvijos turi aktyvią ir induktyvią varžą, todėl kiekvieną apviją galima vaizduoti schemaje kaip rezistorių R , nuosekliai sujungtą su idealia rite.

4.3.1. Ritės prijungimas prie šaltinio. Sujungus jungiklį S (4.7 pav.), grandine pradeda tekėti srovė. Dėl saviindukcijos induktyvumo ritėje atsiradusis EVJ priešinasi srovės kitimui. Pagal II Kirchhofo dėsnį $Ri_L - U = -e_L$.



4.7 pav. Ritės prijungimo prie šaltinio grandinės schema (a), srovės ir ritės bei rezistoriaus įtampos kreivės (b)

Prisiminė, kad $e_L = Ldi_L/dt$ ir padaliję abi lygybės puses iš R , gauname šitokią diferencialinę lygtį:

$$(L/R) di_L/dt + i_L = U/R. \quad (4.13)$$

Jos sprendinys:

$$i_L = (U/R) + A e^{-Rt/L}. \quad (4.14)$$

Integravimo konstanta gaunama iš pradinių sąlygų: kai $t(0)=0$, $i_L(0)=0$, tai $A = -U/R$. Pažymėję santykį $L/R=\tau$, gauname:

$$i_L = (U/R)(1 - e^{-t/\tau}). \quad (4.15)$$

Grandinės laiko konstanta

$$\tau = L/R. \quad (4.16)$$

Rezistoriaus įtampa $u_R = Ri_L$ arba

$$u_R = U(1 - e^{-t/\tau}). \quad (4.17)$$

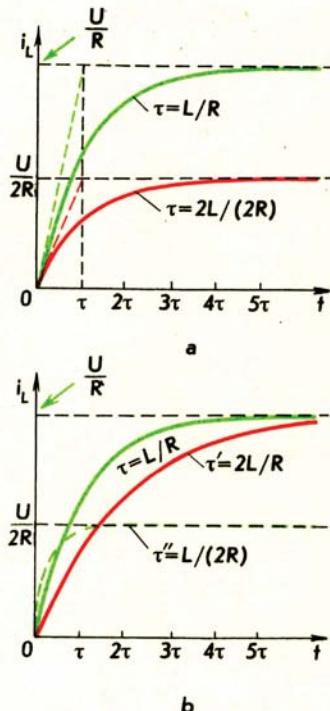
Pagal II Kirchhofo dėsnį $u_L = e_L = U - u_R$. Iraše gaučiai u_R reiškinį ir sutvarkę lygtį, ritės įtampą ir jos saviindukcijos EVJ galime užrašyti šitaip:

$$u_L = e_L = U e^{-t/\tau}. \quad (4.18)$$

Gavome, kad **grandinės srovė** ir rezistoriaus įtampa **eksponentiškai didėja**. Jų pradinės vertės yra nulinės, o nustovėjusios šitokios: $i_L(\infty) = U/R$; $u_R(\infty) = U$. **Ritės įtampa** ir **EVJ eksponentiškai mažėja** nuo vertės $u_L(0_+) = U$ iki nulio.

Matome, kad **pereinamojo proceso sparta** priklauso ne nuo **absoliučių grandinės L ir R verčių**, bet nuo jų **santykio**. Pavyzdžiui, padidinus ir induktyvumą, ir aktyviąjį varžą du kartus, laiko konstanta nepakinta, bet pakinta nustovėjusi srovės vertė, kuri sumažėja du kartus. Padidinus tik induktyvumą, laiko konstanta padidėja, ir pereinamasis procesas trunka ilgiau, nors jo baigties sąlygos nepakinta. Padidinus tik aktyviąjį varžą, pakinta ir laiko konstanta, ir baigties sąlygos (4.8 pav.).

4.3.2. Ritės trumpasis jungimas. Sujungus jungiklį S (4.9 pav.), prasideda pereinamasis procesas. Jo pradines sąlygas galime užrašyti pagal Omo dėsnį: $i_L(0) = U/R$. Po perjungimo srovė staiga neišnyksta, nes ritėje indukuo-



4.8 pav. Ritės grandinės parametrujataka pereinamojo proceso spartai ir baigties sąlygomis, kai laiko konstanta nepakinta (a) ir pakinta (b)

jama saviindukcijos EVJ, kuri trukdo srovei mažėti. Ritės magnetinio lauko energija aktyviajame imtuve virsta šiluma ir išsklaidoma į aplinką. Pereinamojo proceso baigties sąlygos: $i_L(\infty) = 0$.

Pagal II Kirchhofo dėsnį $Ri_L = -e_L$. Kadangi $e_L = Ldi_L/dt$, tai

$$(L/R) \cdot di_L/dt + i_L = 0. \quad (4.19)$$

Šios lygties sprendinys

$$i_L = A e^{-Rt/L}. \quad (4.20)$$

Integravimo konstanta gaunama iš pereinamojo proceso pradinių sąlygų: $A = U/R$. Santykis $L/R = \tau$. Tai grandinės laiko konstanta. Irašę šiuos dydžius į (4.20), trumpai sujungtos grandinės srovę galima užrašyti šitaip:

$$i_L = (U/R) e^{-t/\tau}. \quad (4.21)$$

Kadangi $u_R = Ri_L$, tai rezistoriaus įtampa, kaip ir srovė, eksponentiškai mažėja:

$$u_R = U e^{-t/\tau}. \quad (4.22)$$

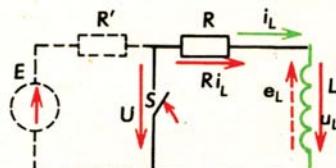
Pagal II Kirchhofo dėsnį $u_R + u_L = 0$, todėl $u_L = -u_R$. Taigi ritės įtampa taip pat mažėja:

$$u_L = -U e^{-t/\tau}. \quad (4.23)$$

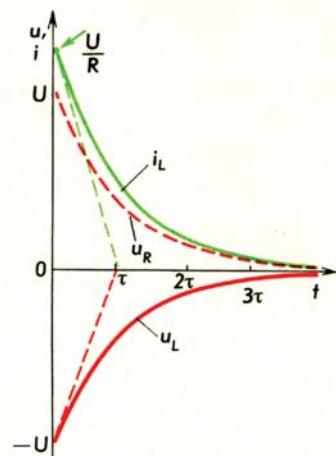
Neigiamas ženklas rodo, kad, sujungus grandinę trumpai, ritė tampa šaltiniu; joje atsiranda saviindukcijos EVJ $e_L = u_L$, kurių kryptys yra priešingos negu pažymėta schema (žr. 4.9 pav., a).

4.3.3. Ritės atjungimas nuo šaltinio. Jei 4.9 pav., a grandinę atjungtume nuo šaltinio, bet trumpai nesujungtume, tai srovė ritėje turėtų išnykti praktiskai staiga. Kuo sparčiau kinta srovė, tuo didesnė atsiranda ritėje saviindukcijos $e_L = Ldi_L/dt$. Dėl to, vos atsiradus oro tarpui tarp jungiklio kontaktų, srovė pradeda tekėti oru. Oras jonizuojamas, tarp jungiklio kontaktų susidaro lankinis išlydis – kontaktai kibirkščiuoja. Jungiklio kontaktai oksiduoja ir net gali išsilydyti.

Antra vertus, didelė EVJ, atsirandanti tuo momentu, kai nutraukiama grandinė, gali būti pavojinga žmogui arba sugadinti įjungtus matavimo prietaisus.

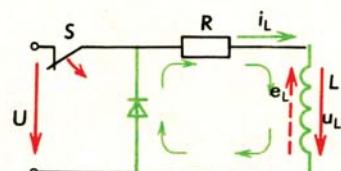


a



b

4.9 pav. Ritės trumpojo jungimo grandinės schema (a) ir srovės bei įtampų kitimo kreivės (b)



4.10 pav. Kontaktų apsaugos diodo įjungimo schema

Siekiant apsaugoti grandinę nuo šių nepageidaujamų pereinamojo proceso reiškiniių, lygiagrečiai ritei arba visai atjungiamajai grandinei yra įjungiamas rezistorius arba diodas (4.10 pav.). Grandinę atjungus, srovė teka uždaru kontūru, kol palaipsniui išnyksta.

4.4

Samprata apie pereinamuosius procesus kintamosios srovės grandinėje

Kintamosios srovės grandinėje pereinamieji procesai yra sudėtinės, nes visi elektriniai dydžiai yra laiko funkcijos stacionarinio režimo metu. Pasitenkinsime tik dažniausiai pasitaikančių pereinamuųjų procesų tyrimu sinusinės srovės grandinėje.

4.4.1. Induktyvumo ritės prijungimas prie šaltinio. Tarkime, kad pereinamasis procesas vyksta imtuve, kurio aktyvioji varža R , induktivumas L . Grandinė (4.11 pav.) jungikliu S prijungama prie tinklo, kurio $u = U_m \sin(\omega t + \psi_u)$. Komutacija įvyksta laiko momentu $t=0$. Tuo metu įtampos fazė yra lygi pradinei fazei ψ_u .

Pereinamojo proceso baigties sąlygos – nusistovėjusi srovė $i_L(\infty)$, kuri teka aktyvaus-induktyvaus pobūdžio grandine pasibaigus pereinamajam procesui. Tai sinusinė srovė, kurią galime užrašyti šitaip: $i_L(\infty) = I_{Lm} \sin(\omega t + \psi_u - \varphi)$. Jos amplitudė galime apskaičiuoti pagal Omo dėsnį: $I_{Lm} = U_m / \sqrt{R^2 + (\omega L)^2}$. Kadangi grandinė yra aktyvaus-induktyvaus pobūdžio, tai nusistovėjusi srovė atsilieka faze nuo tinklo įtampos. Fazių skirtumą galime apskaičiuoti iš varžų trikampio: $\varphi = \arctg(\omega L/R)$.

Sudarysime diferencialinę lygtį. Pagal II Kirchhofo dėsnį $Ri_L - u = -e_L$. Iraše $e_L = Ldi_L/dt$ ir pertvarkę lygtį, gauname:

$$(L/R)di_L/dt + i_L = u/R. \quad (4.24)$$

Sios diferencialinės lygties sprendinys:

$$i_L = I_{Lm} \sin(\omega t + \psi_u - \varphi) + A e^{-Rt/L}. \quad (4.25)$$

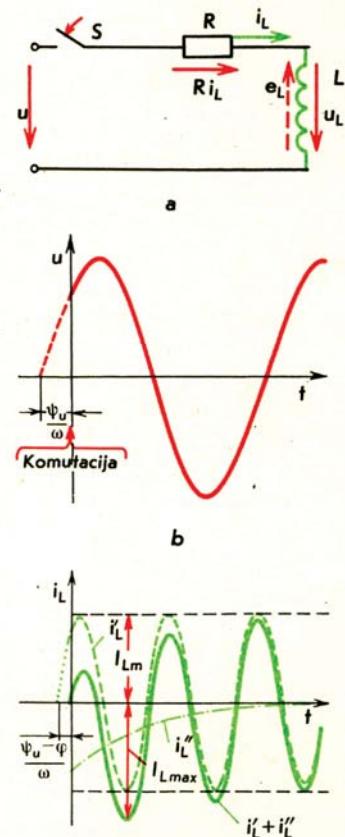
Integravimo konstantą galime gauti iš pereinamojo proceso pradiņių sąlygų ($t=0$):

$$i_L(0) = I_{Lm} \sin(\psi_u - \varphi) + A = 0. \quad \text{Iš čia } A = -I_{Lm} \sin(\psi_u - \varphi).$$

Iraše A reikšmę bei pažymėj $L/R = \tau$, gauname grandinėje tekančios srovės išraišką:

$$i_L = I_{Lm} \sin(\omega t + \psi_u - \varphi) - I_{Lm} \sin(\psi_u - \varphi) e^{-t/\tau}. \quad (4.26)$$

Kaip matome, pereinamoji srovė i_L turi dvi dedamasių. Pirminė – sinusinė – yra nusistovėjusi grandinės srovė po pereinamojo proceso. Ji paprastai žymima i_L' . Antroji dedamoji yra gėstanti eksponentinė funkcija. Ji egzistuoja tik pereinamojo proceso metu. Ji vadinama laisvąja ir žymima i_L'' .



4.11 pav. Ritės prijungimo prie kintamosios įtampos šaltinio grandinės schema (a), šaltinio įtampos pradinės fazės priklausomybė nuo komutacijos momento (b) ir srovės bei jos dedamųjų kreivės (c)

Kai aktyvaus-induktyvaus pobūdžio grandinė prijungiamā prie šaltinio, jo kintamosios įtampos pradinė fazė ψ_u ir jos ženklas priklauso nuo komutacijos momento. Srovės kitimo $i_L(t)$ pobūdis pereinamojo proceso metu priklauso ir nuo šaltinio įtampos pradinės fazės ψ_u , ir nuo fazijų skirtumo φ tarp šios įtampos bei srovės (žr. 4.11 pav., c). Du atvejai yra ypatingi – ribiniai.

I atvejis. Komutacija įvyksta momentu, kai $\psi_u - \varphi = 0$. Kadangi $\sin(\psi_u - \varphi) = 0$, tai iš (4.26) lygties matyti, kad laisvoji srovės dedamoji $i''_L = 0$ ir yra tik sinusinė nusistovėjusi srovė i_L' . Pereinamojo proceso visiškai nėra. Grandinės srovė tuoju pat po komutacijos lygi nusistovėjusi srovi:

$$i_L = (U_m / \sqrt{R^2 + (\omega L)^2}) \sin \omega t. \quad (4.27)$$

II atvejis. Komutacija įvyksta momentu, kai $\psi_u - \varphi = \pi/2$. Irašę šią sąlygą į (4.26) lygtį gauname:

$$i_L = I_{Lm} \sin(\omega t + \pi/2) - I_{Lm} e^{-t/\tau}. \quad (4.28)$$

Komutacijos momentu $t=0$, $i_L(0)=0$. Po laiko $t=T/2$ sinusinė srovės dedamoji i_L' tampa neigiamai ir maksimali. Kai grandinės laiko konstanta pakankamai didelė lyginant su i_L' periodu, srovės vertė I_{Lmax} gali būti nedaug mažesnė už nusistovėjusios srovės dvi-gubą amplitudinę vertę. Skaičiuojant paprastai laikoma, kad džiausia pereinamoji srovė gali būti lygi $1.8I_{Lmax}$. Šie reiškiniai dažnai stebimi, jungiant į tinklą transformatorius. Dėl tokio staigaus srovės padidėjimo greitaveikė apsauga grandinę atjungia, todėl tenka ją ijjungti iš naujo.

4.4.2. Kondensatoriaus prijungimas prie šaltinio. Grandinė (4.12 pav.), sudaryta iš aktyviojo R ir talpinio C imtuvų, jungiamā prie kintamosios įtampos šaltinio, kurio $u = U_m \sin(\omega t + \psi_u)$. Tarkime, kad kondensatorius iki pereinamojo proceso nebuvo įkrautas ir komutacija įvyksta laiko momentu $t=0$, kai įtampos fazė yra lygi ψ_u .

Nusistovėjus kondensatoriaus srovė i_C' pralenkia šaltinio įtampą fazę $\varphi = \arctg(-X_C/R) = \arctg(-1/\omega CR)$; $i_C' = I_{Cm} \sin(\omega t + \psi_u - \varphi)$ ($\varphi < 0$). Kondensatoriaus nusistovėjusi įtampa atsilieka nuo srovės fazė $\pi/2$:

$$u'_C = U_{Cm} \sin(\omega t + \psi_u - \varphi - \pi/2). \quad (4.29)$$

Šių dydžių amplitudes galime apskaičiuoti pagal Omo dėsnį:

$$I_{Cm} = U_m / \sqrt{R^2 + (1/(\omega C))^2};$$

$$U_{Cm} = (1/(\omega C)) I_{Cm} = (1/(\omega C)) U_m / \sqrt{R^2 + (1/(\omega C))^2} = \\ = U_m \sin \varphi.$$

Irašę gautąjį įtampos amplitudę į (4.29) lygybę, gauname, kad kondensatorius nusistovėjusi įtampa

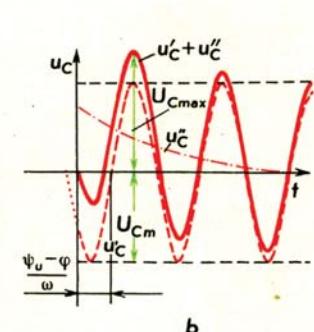
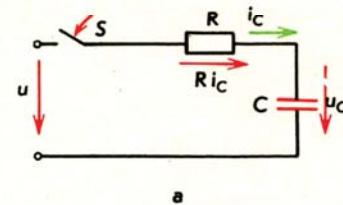
$$u'_C = U_m \sin \varphi \sin(\omega t + \psi_u - \varphi - \pi/2). \quad (4.30)$$

Pagal II Kirchhofo dėsnį $Ri_C + u_C - u = 0$. Irašę kondensatoriaus srovės vertę $i_C = C du_C / dt$, gauname šitokią diferencialinę lygtį:

$$RC du_C / dt + u_C = U. \quad (4.31)$$

Jos sprendinys:

$$u_C = U_m \sin \varphi \sin(\omega t + \psi_u - \varphi - \pi/2) + A e^{-t/(RC)}.$$



4.12 pav. Kondensatoriaus įkrovimo iš kintamosios įtampos šaltinio schema (a) ir kondensatoriaus įtampos bei jos dedamųjų kreivės (b)

Integravimo konstanta gaunama įrašius pradines sąlygas: $t(0)=0$; $u_c(0)=0$. Jos vertė $A = -U_m \sin \varphi \sin(\psi_u - \varphi - \pi/2)$. Sandauga $RC = \tau$ yra laiko konstanta.

Kondensatoriaus įtampa pereinamojo proceso metu:

$$\begin{aligned} u_c &= U_m \sin \varphi \sin(\omega t + \psi_u - \varphi - \pi/2) - \\ &- U_m \sin \varphi \sin(\psi_u - \varphi - \pi/2) e^{-t/\tau}. \end{aligned} \quad (4.32)$$

Pirmoji pereinamosios kondensatoriaus įtampos dedamoji u'_c yra nusistovėjusi kondensatoriaus įtampa. Tai sinusinė funkcija. Antroji – laisvoji – dedamoji u''_c yra gestanti eksponentinė funkcija (žr. 4.12 pav., c). Atkreipsite dėmesį į du ypatingus – ribinius – atvejus.

I atvejis. Komutacija įvyksta laiko momentu, kai $\psi_u - \varphi = \pi/2$. Laisvoji įtampos dedamoji $u''_c = 0$. Pereinamojo proceso nėra. Grandine iš karto teka nusistovėjusi srovė, ir kondensatoriaus įtampa iš kartos tampa lygi nusistovėjusiai įtampai – $u_c(0) = u_c(\infty)$:

$$u_c = U_m \sin \varphi \sin \omega t. \quad (4.33)$$

II atvejis. Komutacija įvyksta, kai $\psi_u - \varphi = 0$. Irašę šią sąlygą į (4.32) lygtį, gauname:

$$u_c = U_m \sin \varphi \sin(\omega t - \pi/2) + U_m \sin \varphi e^{-t/\tau}. \quad (4.34)$$

Komutacijos momentu abi įtampos dedamosios yra maksimalios ir priešingų ženklų. Kai grandinės laiko konstanta yra gana didelė, lyginant su nusistovėjusios dedamosios periodu, po laiko $t \approx T/2$ kondensatorius gaunamas virštampis $U_{C_{\text{mat}}}$, kuris nedaug mažesnis už dvigubą jo nusistovėjusios įtampos amplitudę. I tai neatsižvelgus, kondensatoriaus dielektrikas gali būti pramuštas. Kartais tokia pereinamojo proceso eiga panaudojama praktikoje, kai reikia gauti trumpalaikį didesnės įtampos impulsą, pavyzdžiu, dujinio išlydžio lempai uždegti.

Kontroliniai klausimai ir užduotys

4.1. Paaiškinkite, kas tai yra:

- elektrinės grandinės pereinamasis procesas;
- komutacija;
- pradinės, baigties sąlygos;
- laiko konstanta.

4.2. Užrašykite ir paaiškinkite I ir II komutacijos dėsnį.

4.3. Ar priklauso pereinamojo proceso pradinės ir baigties sąlygos nuo induktyvumo ritės ir kondensatoriaus parametru L ir C ?

4.4. Kaip kinta įtampa ir srovė: a – įkraunant kondensatorių; b – iškraunant. Nubraižykite kreives ir jas paaiškinkite.

4.5. Po kiek laiko nepavojinga prisiliesti prie kondensatoriaus išvadui, jei jo talpa $300 \mu F$, jis buvo įkrautas iki $1200 V$ ir prie jo prijungtas $1 M\Omega$ iškrovos rezistorius? (Nepavojinga laikysime mažesnę kaip $12 V$ įtampą.) (Ats.: 25 min.)

4.6. Kaip kinta realios induktyvumo ritės srovė ir įtampa: a – ritę prijungus prie nuolatinės įtampos šaltinio; b – ritę, kuria teka srovė, sujungus trumpai? Nubraižykite $i_L = f_1(t)$ bei $u_L = f_2(t)$ ir jas paaiškinkite.

4.7. Kokias grandines atjungiant nuo nuolatinės įtampos tinklo, jungiklio kontaktai kibirkščiuoja ir kodėl? Kokią įtaką tai turi jungiklio kontaktams ir kaip kibirkščiavimo išvengti?