

938
621313
245

O'ZBEKISTON RESPUBLIKASI OLIY VA O'RTA MAXSUS
TA'LIM VAZIRLIGI

ABU RAYHON BERUNIY NOMIDAGI TOSHKENT
DAVLAT TEXNIKA UNIVERSITETI

ELEKTR MASHINALARI

fanidan

transformator va asinxron mashinalari qismlari bo'yicha
laboratoriya ishlarini bajarish uchun

USLUBIY KO'RSATMA

O'ZBEKISTON RESPUBLIKASI OLIY VA O'RTA MAXSUS
TA'LIM VAZIRLIGI

ABU RAYHON BERUNIY NOMIDAGI TOSHKENT
DAVLAT TEXNIKA UNIVERSITETI

ELEKTR MASHINALARI

fanidan

transformator va asinxron mashinalari qismlari bo'yicha
laboratoriya ishlarini bajarish uchun

USLUBIY KO'RSATMA

Tuzuvchilar: Mustafakulova G.N., Yarmuxamedova Z.A., Toshev Sh.E «Elektr mashinalari» fanidan transformatorlar va asinxron mashinalari qismlari bo'yicha laboratoriya ishlarini bajarish uchun uslubiy ko'rsatma.
– Toshkent, ToshDTU, 2014. 53 b.

Ushbu uslubiy ko'rsatma «Elektr mashinalari» fanidan transformatorlar va asinxron mashinalari qismiga oid laboratoriya ishlari to'plamidan iborat.

Mazkur uslubiy ko'rsatma 5310700- «Elektr texnikasi, elektr mexanikasi va elektr texnologiyalari» bakalavr yonalishi 5310200-«Elektr energetika» bo'yicha hamda «Elektr mexanika» fanidan o'qiladigan boshqa 5111046 – «Kasbiy ta'lif (Elektr energetika)» yo'nalishlari tahsil oladigan talabalar uchun mo'ljallangan bo'lib, transformatorlar va asinxron motorlarni tajriba yo'li bilan tekshirishni «Elektr mexanika va kabel texnikasi» kafedrasini laboratoriyasida mavjud bo'lgan jizozlar va uskunalarda o'tkazishga muvofiqlashtirilgan.

Abu Rayhon Beruniy nomidagi Toshkent davlat texnika universiteti ilmiy-uslubiy kengashining qaroriga asosan chop etildi.

Taqrizchilar:

A.T. Imomnazarov – ToshDTU, EF «Elektr texnikasi, elektr mexanikasi va elektr texnologiyalari» kafedrasining dotsenti

X.T. Berdiyev – TTYMI, « Elektr transporti va yuqori tezlikdagi elektr harakat tarkibi» kafedrasini mudiri, dotsent

1- laboratoriya ishi

Uch fazali ikki chulg‘amli transformatorning salt ishlash, qisqa tutashuv holatlariidagi tavsiflari va parametrlarini tekshirish

1. Ishni bajarishdan maqsadi

1. Uch fazali transformatorning tuzilishi va ishlash prinsipi bilan tanishish.
2. Transformatorning salt ishlash holati va uning parametrlarini aniqlash.
3. Transformatorning salt ishlash tavsiflarini qurish.
4. Transformatorning qisqa tutashuv holati va uning parametrlarini aniqlash.
5. Transformatorning qisqa tutashuv tavsiflarini qurish.

2. Ishni bajarish yuzasidan topshiriqlar

1. Transformator tashqi ko‘rikdan o‘tkazilsin va pasportida ko‘rsatilgan ma’lumotlar hamda chulg‘amlar qarshiliklari hisobot daftariga yozilsin.
2. Transformatsiyalash koefitsiyenti topilsin, salt ishlash tavsiflari $I_o, P_o, \cos\phi_o = f(U_o)$ ni qurish uchun ma’lumotlar (1.1-jadvalda) yozib olinsin.
3. Tajriba ma’lumotlaridan foydalanib salt ishlash parametrlari r_o, Z_o, X_o va salt ishlash toki I_o aniqlansin.
4. Qisqa tutashuv tavsiflari $I_{st}, P_{st}, \cos\phi_{st} = f(U_{st})$ ni qurish uchun ma’lumotlar 2-jadvalga yozib olinsin.
5. Tajriba ma’lumotlaridan foydalanib qisqa tutashuv parametrlari $r_{st}, Z_{st}, X_{st}, U_{st}$ aniqlansin.

3. Ishni bajarishga oid qisqacha nazariy tushunchalar

Transformator bu statik elektromagnit uskuna bo‘lib, birlamchi o‘zgaruvchan tok sistemasini ikkilamchi o‘zgaruvchan tok sistemasiga aylantirib beradi. Bunda chastota o‘zgarmaydi. Transformator asosiy va yordamchi qismlardan tuzilgan. Asosiy qismga magnit o‘tkazgich va chulg‘amlar kiradi. Yordamchi qismlarga bak, kengaytirgich, gaz reliesi, idish qopqog‘i, radiatorlar, termosifon filtri, yog‘ sathini ko‘rsatuvchi shisha naycha, ko‘targich halqalar, yuqori va past kuchlanishlar ulanadigan izolatorlar, tozalagich va boshqalar kiradi. Transformatorning ish davrida

hosil bo‘ladigan uyurma toklarini keskin kamaytirish maqsadida uning magnit o‘tkazgichi bir-biridan izolatsiyalangan va qalinligi 0,15-0,5 mm bo‘lgan elektrotexnik po‘lat tunikachalardan yig‘iladi. Transformator chulg‘amlari yasalishida izolatsiyalangan mis va aluminiy simlaridan foydalaniladi. Transformatorlarda moy sovutish va izolatsiya vazifasini bajaradi. **Transformatorlarning tasnifi.** Bajaradigan vazifasiga ko‘ra transformatorlar quyidagi turlarga bo‘linadi: 1) *kuch transformatorlari*; 2) *maxsus transformatorlar*. Kuch transformatorlari o‘z navbatida: *umumiyl masadli* va *sohaviy* turlarga bo‘linadi.

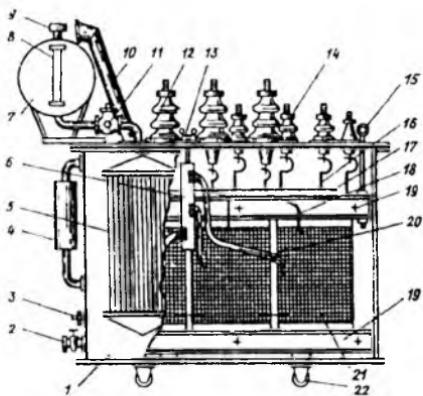
Elektr energiyani uzatish, qabul qilish hamda ishlatishga mo‘ljallangan elektr tarmoqlari va uskunalarida elektr energiyani o‘zgartirish (kuchlanishni oshirish yoki kamaytirish) vazifasini bajaradigan transformator ***kuch transformatori*** deyiladi. Bu toifaga: quvvati 6,3 kV·A va undan katta bo‘lgan *uch fazali* transformatorlar hamda quvvati 5 kV·A va undan katta bo‘lgan *bir fazali* transformatorlar kiradi.

Normal sharoitda ishlayotgan elektr tarmog‘iga ulash uchun, yohud maxsus ish’ sharoiti, yuklamaning xarakteri yoki ish rejimi bilan farq qilmaydigan energiya iste’ molchilarini bevosita ta’minlashga tayyorlangan transformatorlar ***umumiyl masadli kuch transformatorlari*** deyiladi. Transformatorlar *fazalar soniga ko‘ra*: bir, uch va ko‘p fazali (sohaviy); *chulg‘amlar soniga ko‘ra* – ikki, uch va ko‘p chulg‘amli turlarga bo‘linadi. Agar transformatorning har fazasida uchta yuqori kuchlanishli (YuK), o‘rta kuchlanishli (O‘K) va past kuchlanishli (PK)] elektr jihatdan ulanmagan chulg‘amlari bo‘lsa, bunday holda ***uch chulg‘amli*** transformator deyiladi. Agar transformatororda $U_{1N} < U_{2N}$ bo‘lsa ***oshiruvchi***, $U_{1N} > U_{2N}$ bo‘lganida esa – ***pasaytiruvchi*** transformator deyiladi.

Elektr energiyani transformatorning qaysi chulg‘amiga berilishiga qarab transformatorni oshiruvchi yoki pasaytiruvchi sifatida foydalanish mumkinligi uning qaytarlik xossasidir. Nominal quvvati va kuchlanishlariga bog‘liq ravishda kuch transformatorlari va avtotransformatorlar gabaritlarga ajratiladi.

Kuch transformatorlariga qo‘yiladigan asosiy talablar. Elektrotexnika sanoatida ishlab chiqarilayotgan kuch transformatorlari ishonchlilik, tejamlilik, chidamlilik va boshqa muhim jihatlari bilan *jahon bozorida yuksak raqobatbardosh bo‘lishi zarur*. Shu sababli mazkur transformatorlarga quyidagi asosiy talablar qo‘yiladi: **a)** ishlab chiqarishda va ishlatishda tejamli bo‘lishi; **b)** ishlatishda ishonchliligi; **c)** isroflar standartda belgilangan me’yordan oshmasligi; **d)** parallel ulash

chartlarini qanoatlantirishi; e) me'yordan ortiqcha qizib ketmasligi; f) kuchlanishni rostlashga imkon berishi; g) transformatorni ishlatalish jarayonida ayrim sababrlarga ko'ra sodir bo'ladiqan qisqa muddatli o'ta **kuchlanishlarga** va kam muddatli qisqa tutashuvdag'i ancha katta bo'lgan **zoklar ta'siri**ga bardosh berishi zarur.



1.1-rasm. Kuchlanish klassi 35 kV quvvati 1000÷6300 kV·A konstruksiyasiga mos keladigan pasaytiruvchi kuch transformatori:

1 – bak; 2 – moy uchun ventil; 3 – zaminlash uchun qistirma; 4 – termosifonli filtr; 5 – radiator; 6 – kuchlanishni rostlovchi qayta ulagichi; 7 – kengaytirgich; 8 – moy ko'rsatkich; 9 – havo quritgich; 10 – chiqaruvchi (saqlovchi) truba; 11 – gaz relye; 12 – YuK chulg'am uchun o'tish izolatori; 13 – qayta ulagich dastagi; 14 – PK chulg'amga oid o'tish izolatori; 15 – transformatorni ko'tarish uchun ilgich; 16 – PK chulg'amni o'tish izolatori bilan bog'lovchi o'tkazgich; 17 – magnit o'tkazgich; 18 – YuK chulg'amni o'tish izolatori bilan bog'lovchi o'tkazgich; 19 – yuqorigi va pastki yarmo balkalari; 20 – YuK chulg'am rostlash tarmog'ining simlari; 21 – YuK chulg'am; 22 – aravacha gildiragi

Elektromagnit induksiya hodisasi transformator nazariyasining asosini tashkil qiladi. Elektromagnit induksiya hodisasi ikki shaklda namoyon bo'ladi:

I) Faradey ta'rifi. «Vaqt bo'yicha o'zgarmas bo'lgan magnit maydon kuch chiziqlarini biror tezlik bilan kesib o'tayotgan o'tkazgichda hosil bo'lgan EYUK ning qiymati magnit induksiya B ga o'tkazgich uzuunligi l ga va uning harakat tezligi v ga to'g'ri mutanosib bo'ladi, ya'ni $E = Blv$ ».

2) Maksvell ta’rifি. «Magnit oqimi bilan ilashgan berk o’tkazgichdagi EYuK ning qiymati magnit oqimi o’zgarish tezligining kattaligiga teng, ya’ni

$$e = - d\Phi/dt.$$

Bundagi EYuK ning yo‘nalishi rus olimi Lyens kashf qilgan prinsip (qoida) bo‘yicha aniqlanadi, ya’ni berk o’tkazgich bilan ilashadigan magnit oqim ($d\Phi/dt > 0$) bo‘lganda berk o’tkazgichda vujudga keladigan EYuK ning ishorasi «manfiy» bo‘lib, ($d\Phi/dt < 0$) bo‘lganda esa uning ishorasi «musbat» bo‘ladi.

4. Ishni bajarish va hisobot tayyorlash tartibi

1. Yuksiz ishlash tajribasi. Tajribaning bajarilishidan maqsad transformatorning transformatsiyalash koefitsiyenti, magnit o‘zakdagiga qurishdir. Yuksiz ishslash tajribasini o’tkazish sxemasi 1.2-rasmda ko‘rsatilgan. Transformator birlamchi chulg‘amidagi kuchlanish noldan $U=1,2U_n$ gacha oshiriladi. Kuchlanishning bir necha qiymatlari uchun ampermestr, voltmetr va vattmetrlarning ko‘rsatkichlari 1.1-jadvalga yozib olinadi.

1.1. Yuksiz ishslash tajribasini o’tkazish sxemasi 1.2-rasmda ko‘rsatilgan. Transformator birlamchi chulg‘amidagi kuchlanish noldan $U=1,2U_n$ gacha oshiriladi. Kuchlanishning bir necha qiymatlari uchun ampermestr, voltmetr va vattmetrlarning ko‘rsatkichlari 1.1-jadvalga yozib olinadi.

2. Transformatorning transformatsiyalash koefitsiyenti:

$$K_{TR} = \frac{W_1}{W_2} = \frac{E_1}{E_2} \approx \frac{U_1}{U_2}$$

bu yerda: E_1 , U_1 , W_1 va E_2 , U_2 , W_2 – birlamchi va ikkilamchi chulg‘amlarning EYuKLari, kuchlanishlari va o‘ramlar soni.

3. Yuksiz ishslash tokining nominal toki

$$I_0 = \frac{I_A + I_B + I_C}{3} \cdot \alpha_I$$

bu yerda (I – ampermetrning bir bo‘linmasidagi tok qiymati, (A)).

4. Faza kuchlanishlarining o‘rtacha qiymati

$$U_0 = \frac{U_A + U_B + U_C}{3} \cdot \alpha_U$$

5. Yuksiz ishslash quvvati

$$P_0 = (P_A + P_B + P_C) \cdot \alpha_P$$

6. Yuksiz ishlash va almashtirish sxemasining ba'zi parametrlari

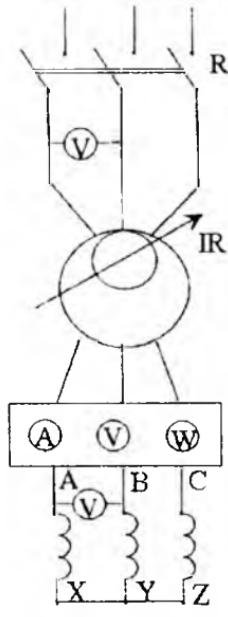
$$Z_0 = \frac{U_0}{\sqrt{3} \cdot I_0}, \quad X_0 = \sqrt{Z_0^2 - r_0^2}, \quad r_0 = \frac{P_0}{mI_0^2}$$

7. Transformatorning yuksiz ishlash quvvat koeffitsiyenti

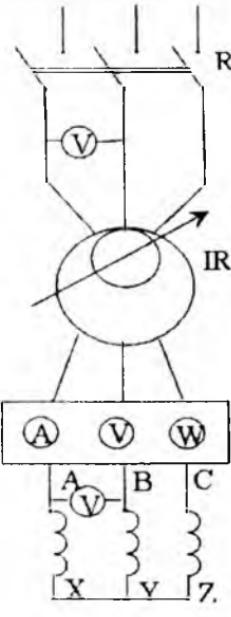
$$\cos \varphi_0 = \frac{P_0}{mU_0 I_0}$$

1.1-jadval

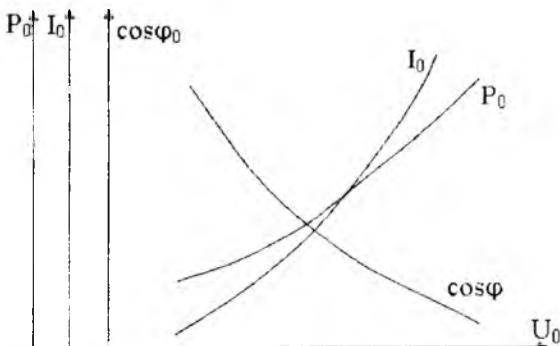
O'lcangagan qiyamatlar									Hisoblangan qiyamatlar						
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I ₀	U ₀	P ₀	Cosφ ₀	Z ₀	X ₀	r ₀



1.2- rasm. Transformatorning salt ishlash tajribasi sxemasi



1.3-rasm. Transformator qisqa tutashish tajribasi



1.4-rasm. Transformatorning salt ishlash tavsifi

8. Hisoblangan qiymatlar asosida yuksiz ishlash xarakteristikalarini quriladi (1.4-rasm).

8.1. Transformatorning qisqa tutashuv tajribasi.

8.2. Transformator qisqa tutashuvi ikkilamchi chulg'ami boshi va oxiri qarshiligi nolga yaqin bo'lgan o'tkazgich bilan ulanib, birlamchi chulg'amga kuchlanish berilganda sodir bo'ladi. Bunda ikkilamchi chulg'am kuchlanishi $U_2=0$ va YuK qarshiligi $Z_{vu}=0$ bo'ladi.

Transformator qisqa tutashuv holatida birlamchi chulg'amga nominal kuchlanish berilsa uning qarshiliklari nisbatan kichik bo'lganligi sababli, chulg'amlarda nominal tokdan 15-20 marta katta bo'lgan qisqa tutashuv toklari I_{1st} , va I_{2st} o'ta boshlaydi. Chulg'amlar o'ramlarida bu toklarning kvadratiga proporsional bo'lgan elektrodinamik kuchlar vujudga keladi va issiqlik ajralib chiqadi. Elektrodinamik kuchlar chulg'am simlarini uzib va eritib yuborishga olib kelishi mumkin. Shu tufayli nominal kuchlanishli transformatorning qisqa tutashuvi «avariya qisqa tutashuvi» deb hisoblanadi. Agar birlamchi chulg'am kuchlanishini shunday U_{st} , qiymatgacha kamaytirilganda $I_{1st}=I_{in}$ bolsa, bunday holatni sinov qisqa tutashuvi deyiladi. Z_{st} ning qiymati kichikligi sababli $U_{st}=(0,05-0,17) U_n$ bo'ladi.

Qisqa tutashuv holatidagi ekvivalent elektr sxemasi parametrlarini va qisqa tutashuv kuchlanishi uchburchagini aniqlash imkonini beradi. Uchburchak yordamida esa transformator ishchi holatida tajriba o'tkazmay turib uning ishchi tavsiflarini qurish mumkin bo'ladi. Qisqa tutashuv tajribasi 1.3-rasmdagi sxema asosida bajariladi.

Sxema **yig'ilgandan** so'ng IR minimal kuchlanishlik holatga **keltiriladi va manbaga** ulanadi. Kuchlanish noldan oshirilib, tokning **qiymati 1.2I_n**, da o'rnatiladi. O'Ichov asboblarining ko'rsatkichlari yozib olinadi. **Tok qiymati I_n** o'rnatilib, ikkinchi ko'rsatkichlar yozib olinadi. **Shu tarqa tok nolgacha** 4 marta kamaytirilib 1.2-jadvalning chap tomoni to'ldiriladi.

Qisqa tutashuv tajribasi ma'lumotlari asosida quyidagilar hisoblanadi va 1.2-jadvalning o'ng tomoniga kiritiladi.

1.2-jadval

O'lcangan qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I _{st}	U _{st}	P _{st}	cosφ _{st}	Z _{st}	X _{st}	r _{st}

Qisqa tutashuv toki I_{st}, kuchlanishi U_{st}, quvvati P_{st} va quvvat koeffitsiyenti cosφ_{st} quyidagicha topiladi:

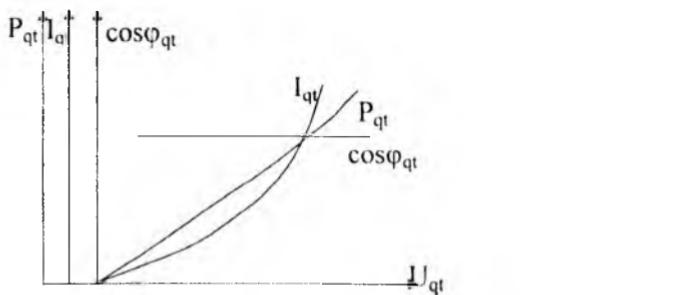
$$I_{qt} = \frac{I_a + I_b + I_c}{3} \alpha_I,$$

$$U_{qt} = \frac{U_a + U_b + U_c}{3} \alpha_U,$$

$$P_{qt} = (P_a + P_b + P_c) \alpha_P,$$

$$\cos \varphi_{qt} = \frac{P_{qt}}{3U_{qt} \cdot I_{qt}}$$

Ular yordamida transformatorning qisqa tutashuv tavsifi – I_{st}, P_{st}, cosφ_{st}= f(U_{st}) quriladi (1.5-rasm).



1.5-rasm. Transformatorning qisqa tutashuv tavsifi

Qisqa tutashuv holatidagi aktiv, induktiv va to‘la qarshiliklar quyidagicha topiladi:

$$Z_{qi} = \frac{U_{qi}}{I_{qi}}, \quad r_{qi} = \frac{P_{qi}}{mI_{qi}^2}, \quad X_{qi} = \sqrt{Z_{qi}^2 - r_{qi}^2}.$$

Sinov savollari

1. Nima uchun transformatorning qisqa tutashuv holati tekshiriladi?
2. Qisqa tutashuv holatidagi aktiv, induktiv va to‘la qarshiliklari qanday topiladi?

2- laboratoriya ishi

Uch fazali, ikki chulg‘amli transformatorning yuklama holatidagi tavsiflari va parametrlarini tekshirish

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Transformatorning tuzilishi va ishlash prinsipi bilan tanishish.
2. Transformatorning yuklama holati va uning parametrlarini aniqlash.
3. Transformatorning yuklama tavsiflarini qurish.

2. Ishni bajarish yuzasidan topshiriqlar

1. Transformator tashqi ko‘rikdan o‘tkazilsin va pasportida ko‘rsatilgan ma’lumotlar hisobot daftariga yozilsin.
2. Yuklama tavsiflari I_1 , P_1 , $\cos\phi_1$, U_2 , $\eta=f(k_{yu})$ ni qurish uchun ma’lumotlar 2-jadvalga yozib olinsin.

3. Ishni bajarishga oid qisqacha nazariy tushunchalar

Agar transformatorning ikkilamchi chulg‘amiga yuklama (Z_{yu}) ulansa, EYuK E₂ ta’sirida shu chulg‘amdan I₂ tok o’tib, MYuK I₂w₂ ni vujudga keltiradi. Bu MYuK asosiy magnit oqimiga aks ta’sir qilishdan tashqari kuch chiziqlari nomagnit yo‘llar orqali faqat shu chulg‘am o‘ramlari bilan ilashadigan tarqoq magnit oqim F_{o2} ni ham hosil qiladi. Ikkilamchi chulg‘am MYuK I₂w₂ ning asosiy magnit oqimiga ko‘rsatadigan ta’sirini Lens qoidasi yordamida tushuntirish mumkin.

Lyens qoidasining ta'rifi: «O'zgarayotgan magnit oqim ilashgan berk o'tkazuvchi kontur (zanjur)da shunday yo'nalishdagi EYuK hosil bo'ladi, uning vujudga keltirgan toki va u bilan bog'liq bo'lgan mexanik **kuchlar magnit oqimning o'zgarishiga aks ta'sir qiladi**».

Demak, agar ikkilamchi chulg'amga aktiv-induktiv yuklama ulansa, **undan o'tayotgan tokning reaktiv tashkil etuvchisi** I_2 , vujudga keltirgan **MYuK** I_2w_2 transformatorning birlamchi chulg'am MYuK I_0w_1 ga teskari **yo'nalgan bo'lib**, asosiy magnit oqim F ni kamaytirishga, aktiv-sig'imiy **Yuklamada esa** I_0w_1 ga mos **yo'nalgan bo'lib**, asosiy magnit oqimni **oshirishga intiladi**.

Aktiv-induktiv yuklainada natijaviy oqimning kamayishi birlamchi chulg'amda EYuK E_1 ning kamayishiga olib keladi. Natijada, elektr tarmog'inining kuchlanishi $U_1=U_{1N}=\text{const}$ bo'lganligidan $U_1-E_1=\Delta E$ tufayli hosil bo'lgan birlamchi chulg'amdagi tokning qiymati I_0 dan I_1 gacha, ya'ni yuklama tokining magnitsizlovchi ta'siri to'la kompensatsiya bo'lgunga qadar oshishiga sababchi bo'ladi va natijada transformatordagи magnit oqim o'zining dastlabki qiymatiga taxminan tenglashadi.

Shunday qilib, ikkilamchi chulg'amiga yuklama ulangan transformatorda magnit oqim Φ to'la tok qonuniga binoan birlamchi va ikkilamchi chulg'am MYuK larining birgalikdagi ta'siri tufayli yaratilib, ularning ta'sir etuvchi qiymatlarining geometrik yig'indisi salt ishslashdagi birlamchi chulg'am MYuK I_0w_1 ga taxminan teng bo'ladi:

$$I_1w_1 + I_2w_2 \approx I_0w_1$$

Bu ifoda **transformatorning MYuK lari muvozanat tenglamasi** deyiladi. *Bunda* I_1w_1 – yuklama ulangan transformatorning birlamchi chulg'amida vujudga keladigan MYuK; I_2w_2 – ikkilamchi chulg'amda hosil bo'ladiyan MYuK; I_0w_1 – salt ishlayotgan transformator birlamchi chulg'amining MYuK.

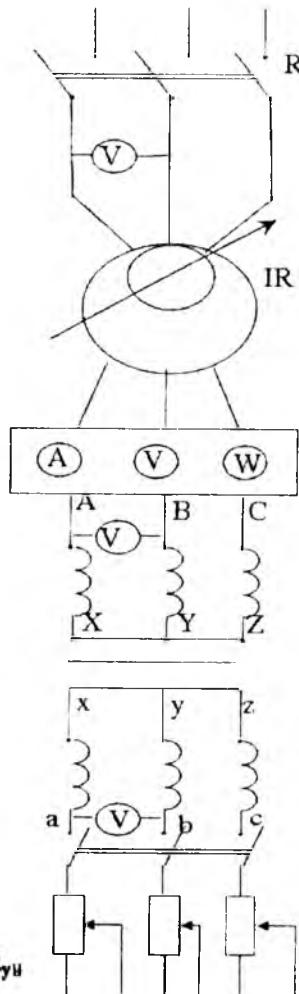
2.1-jadval

O'changan qiymatlar							Hisoblangan qiymatlar						
I_A	I_B	I_C	P_A	P_B	P_C	U_2	I_2	U_1	P_1	I_1	P_2	$\cos\varphi_1$	η

Yuqoridagi tenglamaning ikkala tomonini w_1 ga bo'lamiz va $I_2(w_2/w_1)=I'_2$ belgilashdan keyin hosil bo'lgan tenglamani quyidagicha yozamiz:

$$I_1 \approx I_0 + (-I'_2).$$

Bu ifoda transformatorning ***toklar muvozanati tenglamasi***dir.



2.1- rasm. Transformator yuklama tajribasi sxemasi

Bu tenglamadan **quyidagi xulosa** kelib chiqadi: transformator birlamchi chulg'aming toki I_1 2 ta tokning geometrik yig'indisidan iborat ekan:

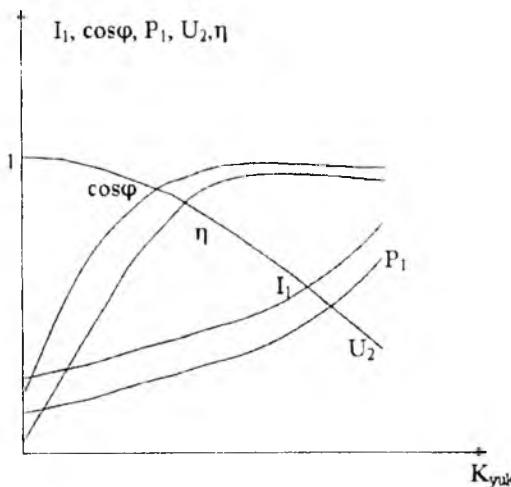
1) I_0 – birlamchi chulg'amda MYuK I_0w_1 ni hosil qilib magnit o'tkazgichda asosiy magnit oqimni vujudga keltiradi;

2) $(-I'_2)$ – Yuklama tokining ta'siri tufayli birlamchi chulg'amda shu kattalikka oshadi va uning birlamchi chulg'amda hosil qilgan $(-I'_2w_1)$ MYuK si *Lens qoidasiga binoan* ikkilamchi chulg'am MYuK I_2w_2 ning ta'sirini kompensatsiya qiladi.

4. Ishni bajarish va hisobot tayyorlash tartibi

1. Transformatorning yukli ishlash rejimini hosil qilish uchun 2.1-rasmdagi kabi, birlamchi chulg'amga nominal kuchlanish berib, ikkilamchi chulg'amni esa iste'molchiga ulash lozim. Kuchlanish $U_1=U_{1n}$ qiymatni o'zgartirmasdan saqlagan holda, Z_{YK} ning 4-5 ta qiymatlari uchun birlamchi chulg'am toklari, quvvati va ikkilamchi chulg'am toki hamda kuchlanishlarining qiymatlarini o'lchov asboblarining ko'rsatkichlarini 1-jadvalning chap tomoniga yozib olinadi.

2. Birlamchi chulg'am tokining o'rtacha qiymati, quvvati va quvvat koefitsiyentlari avvalgi tajribalardagidek hisoblanib 2-jadvalning o'ng tomoni to'ldiriladi va yuklama tavsiflari I_1 , P_1 , $\cos\varphi_1$, U_2 , $\eta=f(k_yu)$ lar quriladi (2.2-rasm).



2.2-rasm. Transformatorning yuklama tavsifi

Sinov savollari

1. Nima uchun transformatorning yuklama holati tekshiriladi?
2. Yuklama holatida ikkinchi chulg‘am kuchlanishi nega tushib ketadi?
3. Transformatorning yuklama holatidagi vektor diagrammasini chizib bering.
4. Transformator qisqa tutashuv parametrlariga uning konstruktiv qismlari o‘lchamlarining qanday ta’siri bor?

3-laboratoriya ishi

Uch fazali, ikki chulg‘amli transformatorlarning ulanish guruhlarini aniqlash

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Transformator chulg‘amlarining ulanish guruhlarini aniqlash.

2. Ishni bajarish yuzasidan topshiriqlar

1. Tekshirilayotgan transformatorlarning hujjatlarida ko‘rsatilgan ma’lumotlarni hisobot daftariga yozilsin.
2. Transformatorlar ulanish guruhlari aniqlansin.

3. Ishni bajarishga oid qisqacha nazariy tushunchalar

Transformatorlar parallel ulanganda iste’molchilarni uzlusiz elektr energiya bilan ta’minlash, transformatorlarni ta’mirlashni tashkil etish engillashadi, iste’molchi qabul qilayotgan quvvatning qiymati o‘zgarganda parallel ishlayotgan transformatorlar sonini o‘zgartirib ularni nominal rejimda ushlab turiladi.

Transformatorlarni parallel ulash uchun, transformatorni parallel ulash shartlari bajarilishi kerak. Shu shartlardan biriga asosan parallel ulanayotgan transformatorlarning ulanish guruhlari bir xil bo‘lishi kerak. Agar ushbu shart bajarilmasa ikkilamchi chulg‘amlarning kuchlanishlari orasidagi faza burchaklari hisobiga tenglashtiruvchi tok har doim mavjud bo‘lishiga olib keladi. Transformatorlar ulanish guruhlari nazariyasiga asosan, agarda transformatorlardan biri 0 guruh, ikkinchisi 11 guruhga taaluqli bo‘lsa faza burchaklari $\frac{\pi}{6}$ ga teng. Bu qiymat esa ikki xil ulanish

guruqli transformatorlarda minimaldir. Ko'p hollarda uchraydigan $U_s=5,5\%$ va 6-10 kV kuchlanishli transformatorlar uchun yuksiz

ishlagandagi tenglashtiruvchi tok nominal tokdan $\frac{I_{TENKI}}{I_2} = \frac{100 \sin \frac{\pi}{12}}{U_{sp}} = 4,7$

marta katta bo'ladi. Bu esa har xil ulanish guruqlariga mansub bo'lgan transformatorlarni parallel ishlatish qat'yan man etilishiga dalildir.

Amaliyot uchun muhim xulosa. Transformatorlarning ulanish guruhi faqatgina PK chulg'amning YuK chulg'amga nisbatan o'ralish yo'nalishiga, PK fazaviy chulg'amlarning uchlari qanday belgilanishiga hamda ularning ulanish sxemalariga bog'liq bo'lib qolmasdan, YuK va PK fazaviy chulg'amlarni qanday ketma-ketlikda ulab « Δ » sxemasini hosil qilishga ham bog'liq bo'ladi. ***Ulanish guruqlarini tajriba yo'li bilan aniqlash usullari***

a) **Fazometr usuli.** Bu usul YuK va PK chulg'amining mos liniyaviy kuchlanishlari (yoki EYuK lari) orasidagi faza siljish burchagini fazometr (ϕ) yordamida bevosita o'chanishga asoslangan.

b) **Voltmetr usuli.** Bu usulda chulg'amlarning liniyaviy kuchlanishlari (yoki EYuK lari) orasidagi siljish burchagi o'chanmaydi. Demak, u bilvosita usul bo'lib, YK va PK chulg'amlarning bir xil nomli uchlariaro kuchlanish (yoki EYuK) larni o'chanishga asoslangan. Agar Y/Y-0 ulanish guruhi tekshirilsa, YuK va PK chulg'amlarning «A» va «a» uchlарini sim bilan ulab U_{Bb} va U_{Cc} kuchlanishlar o'chanadi. O'chanangan kuchlanishlar quyidagi:

$$U_{vb}=U_{ss}=U_{ab}(k_f - 1) \quad (3.1)$$

tenglamani qanoatlantirsa (bunda $k_f=U_{AB}/U_{ab}$ – liniyaviy kuchlanishlarni transformatsiyalash koefitsiyenti), ulanish guruhi Y/Y – 0 ga mos keladi.

Boshqa guruqlar uchun esa quyidagi tenglamalar bo'yicha tekshiriladi:

$$Y/Y-6 \text{ guruh uchun} - U_{Bb}=U_{Cc}=U_{ab}(k_f + 1), \quad (3.2)$$

$$Y/\Delta-11 \text{ guruh uchun} - U_{Bb}=U_{Cc}=U_{ab}\sqrt{1 - \sqrt{3 + \kappa_f + \kappa_f^2}}, \quad (3.3)$$

$$Y/\Delta-5 \text{ guruh uchun} - U_{Bb}=U_{Cc}=U_{ab}\sqrt{1 + \sqrt{3 + \kappa_f + \kappa_f^2}}, \quad (3.4)$$

(2÷4) tenglamalarda U_{ab} va $U_{a'b'}$ – PK chulg'am liniyaviy kuchlanishlari.

Agar o'lchanan kuchlanishlar keltirilgan formulalarini qanoatlantirmasa, demak, transformator chulg'ammlarining uchlari noto'g'ri belgilangan bo'ladi.

c) **Tajribaviy-grafik usuli.** Transformatorning ulanish guruhini bu usulda aniqlash uchun YuK va PK chulg'ammlarning bir xil nomli (masalan, «A» va «a») qisqichlarini o'zaro birlashtirib transformatorning YuK chulg'amini simmetrik uch fazali kuchlanish manbaiga qo'shilib, liniyaviy hamda U_{Bb} , U_{Cc} , U_{Cb} va U_{Bc} kuchlanishlari o'lchanadi.

Olingen natijalar bo'yicha tanlangan masshtabda YuK chulg'amning liniyaviy kuchlanishlar teng tomonli uchburchagi quriladi. Bu uchburchakning B va C nuqtalaridan sirkul bilan U_{Bb} va U_{Cb} radiuslarida 2 ta yoy chizilsa, kesishgan nuqtalari ularning PK chulg'am liniyaviy kuchlanishlari uchburchagining «b» uchini hosil qiladi. Agar U_{Cc} va U_{Bc} radiuslarida yoylar chizilsa, izlanayotgan uchburchakning «c» uchini beradi.

Sxemada «A» va «a» uchlari o'zaro ulanganligidan ularning potensiallari bir xil bo'ladi. Aniqlangan «a», «b», «c» nuqtalarni birlashtirib, PK chulg'am liniyaviy kuchlanishlar uchburchagi "abc" ni hosil qilamiz.

3.1-jadval

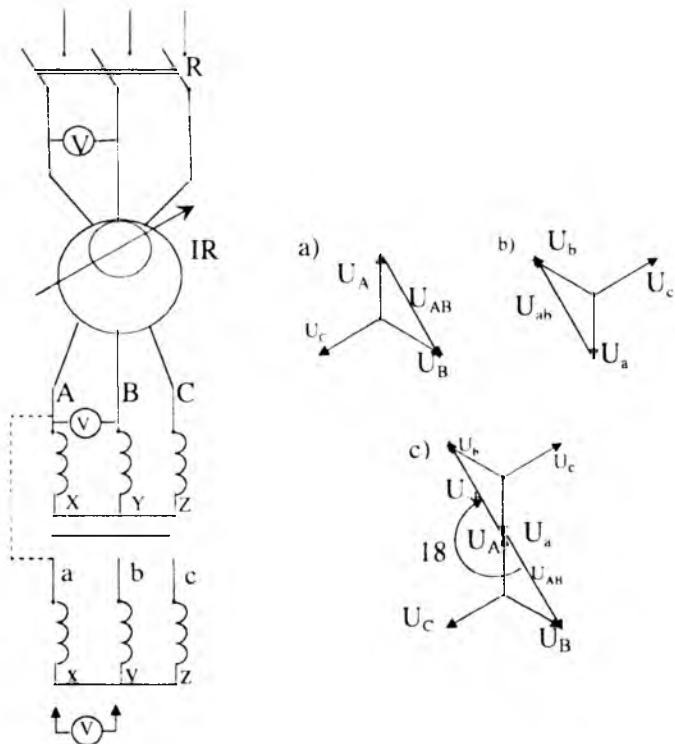
T/r	O'lchanan qiymatlar					
	AB	Ab	Bb	Cb	Bc	cC
B	B	B	B	B	B	B
1						
2						
3						

Agar yuqorida belgilangan qoidaga binoan YuK chulg'am liniyaviy kuchlanishlar uchburchagining AB tomoni soatning 12 raqamiga yo'naltirilsa, PK chulg'am liniyaviy kuchlanishlar uchburchagining «ab» tomoni ulanish guruhini aniqlaydi.

4. Ishni bajarish va hisobot tayyorlash tartibi

O'qituvchining ko'rsatmasiga ko'ra transformatorning bir necha **ulanish guruhlari** tajriba usuli bilan aniqlanadi. Buning uchun 3.1-rasmdagi **sxema** yig'iladi. Birlamchi chulg'amga uch fazali kuchlanish beriladi va **A-X**, **B-Y**, **C-Z**, **a-x**, **b-y**, **c-z**, **B-b**, **C-c**, **A-B**, **a-b** nuqtalar orasidagi kuchlanishlar (potensiallar farqi) voltmetr yordamida o'lchanib, 3.1-jadvalga kiritiladi.

Birlamchi va ikkilamchi chulg'amlar uchun alohida vektor diagrammalar quriladi (3.1-rasm, a, b, c). Chulg'amlar «A» va «a» nuqtalarda elektrik bog'langanligini hisobga olib, ikkala vektor diagrammasi birgalikda chiziladi. U_{AB} va U_{ab} kuchlanishlar vektorlari aniqlanib, ular orasidagi burchak 30^0 ga bo'linadi. Hosil bo'lgan son ulanish guruhini tartibini bildiradi



3.1- rasm. Ikkita voltmetr yordamida transformatorning ulanish guruhlarini topish sxemasi

Sinov savollari

1. Transformatorning ulanish guruhlari haqida nima bilasiz?
2. Transformatorning ulanish guruhlarini aniqlash usullari.
3. Transformatorlarda nechta guruh mavjud?
4. Chulg‘amlari Y/Y yoki Δ/Δ ulansa qanday guruh bo‘ladi?
5. Chulg‘amlari Y/Δ yoki Δ/Y ulansa qanday guruh bo‘ladi?

4-Laboratoriya ishi

Uch fazali ikki chulg‘amli transformatorlarning parallel ishlashi

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Transformatorlarni parallel ulashni o‘rganish.
2. Parallel ishlab turgan transformatorlarning ish rejimini tahlil qilish.

2. Ishni bajarish yuzasidan topshiriqlar

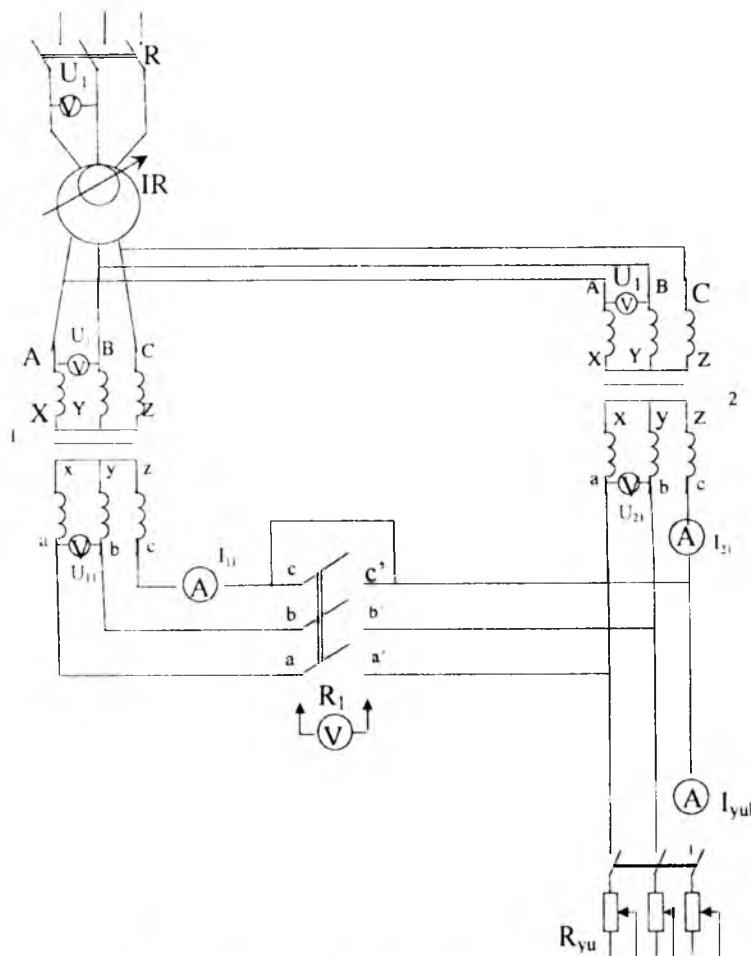
1. Tekshirilayotgan transformatorlarning hujjatlarida ko‘rsatilgan ma’lumotlar hisobot daftariga yozilsin va 1-rasmdagi tajriba o‘tkazish sxemasi yig‘ilsin.
2. Transformatorlarlar parallel ulansin. Bunda $U_{21}, U_{22}, I_{21}, I_{22} = f(I_{YK})$ xarakteristikalari qurish (4.1-rasm) uchun tajribadan olingan qiymatlar 1-jadvalga yozib olinsin.

3. Ishni bajarishga oid qisqacha nazariy tushunchalar

Ikki (yoki undan ko‘p) transformatorlarning birlamchi chulg‘amlari bitta elektr tarmog‘idan (manbaidan) energiya bilan ta’minlanib, ikkilamchi chulg‘amlari esa umumiyligi iste’molchiga (yoki tarmoqqa) ulangan holdagi ishini transformatorlarning *parallel ishlashi* deyiladi.

Transformatorlarni parallel ishlatish iste’molchilarini elektr energiya bilan uzuksiz ta’minlashda *katta amaliy ahamiyatga egadir*. Masalan, parallel ishlayotgan transformatorlardan birortasida avariya holati sodir bo‘lsa yoki ta’mirlash uchun uni manbadan ajratganda ham energiya ta’minti uzilmaydi, chunki bu holda iste’molchilar elektr energiyani parallel ishlayotgan boshqa transformator(lar)dan oladi.

Podstansiyaning umumiyligi yuklamasi oshganda parallel ishlayotgan transformatorlarning soni oshirilib, yuklama kamayganda esa transformatorlarning bir qismi tarmoqdan ajratib qo'yiladi. Transformatorlar yuklamasining shu tarzda optimallanishi, ularning energetik ko'rsatkichlari (FIK va $\cos\phi$)ni yaxshilaydi.



4.1- rasm. Transformatorning yuklama tajribasi sxemasi

Transformatorlarni parallel ulash uchun, quyidagi shartlar bajarilishi kerak:

1. Parallel ulanayotgan transformatorning birlamchi va ikkilamchi chulg‘amlari nominal kuchlanishlari ishlab turgan transformatorlarning birlamchi va ikkilamchi chulg‘am kuchlanishlariga o‘zaro teng bo‘lishi yoki ularning transformatsiyalash koeffitsiyentlari teng bo‘lishi kerak.

2. Parallel ulanayotgan transformatorlarning qisqa tutashuv kuchlanishlarining aktiv va reaktiv tashkil etuvchilari o‘zaro teng, ya’ni ulanayotgan transformatorlarning qisqa tutashuv kuchlanishlari teng yoki qisqa tutashuv uchburchaklari teng bo‘lishi kerak.

3. Parallel ulanayotgan transformatorlarning ulanish guruhlari bir xil bo‘lishi kerak.

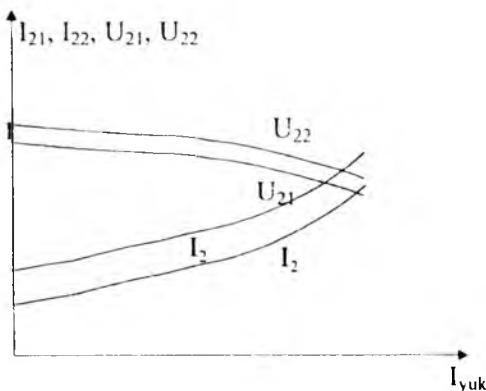
1- shart bajarilmasa qolgan shartlar bajarilsa, kuchlanishlar vektorlari farqining qiymati transformatsiyalash koeffitsiyentlari farqiga proporsional bo‘ladi;

2- shart bajarilmasa transformatorlar yuklanish darajasi har xil bo‘ladi, ya’ni qisqa tutashuv kuchlanishi kichik bo‘lgan transformator nominal yklanishdan ortiqroq, qisqa tutashuv kuchlanishi katta bo‘lgan transformator nominal yklanishdan kamroq yklanadi.

3- shart bajarilmasa, transformatorlarga yuklama ulanmagan holatda ham chulg‘amlardan qisqa tutashuv tokiga teng tok o‘ta boshlaydi. Bu esa transformatorlar uchun xavfli holat bo‘lganligidan bu shart bajarilmaganda transformatorlarni parallel ishlashga ularash qat’iy taqiqlanadi. Agar ushbu shart bajarilmasa ikkilamchi chulg‘amlarning kuchlanishlari orasidagi faza burchaklari hisobiga tenglashtiruvchi tok har doim mavjud bo‘lishiga olib keladi. Transformatorlar ulanish guruhlari nazariyasiga asosan, agar transformatorlardan biri 0 guruh, ikkinchisi 11 guruhga taaluqli bo‘lsa. faza burchaklari $\frac{\pi}{6}$ ga teng. Bu qiymat esa ikki xil ulanish guruhli transformatorlarda minimaldir. Ko‘p hollarda uchraydigan $U_{st}=5,5\%$ va 6-10 kV kuchlanishli transformatorlar uchun, yuksiz ishlagandagi

tenglashtiruvchi tok nominal tokdan
$$\frac{I_{HNG}}{I_2} = \frac{100 \sin \frac{\pi}{12}}{U_{qt}} = 4,7$$
 marta katta bo‘ladi. Bu esa har xil ulanish guruhlariga mansub bo‘lgan trasformatorlarni parallel ishlatish qat’ian man etilishiga dalildir

T/π	O'lcangan qiymatlar					
	I_{21}	I_{22}	I_{YK}	U_{21}	U_{22}	U_1
1						
2						
3						
4						



4.2- rasm. Transformatorlarning parallel ishlash holatidagi tok va kuchlanish tavsiflari

Sinov savollari

1. Transformatorning ishlashi deb nimaga aytildi?
2. Transformatorni parallel ulash shartlari haqida nimalarni bilasiz?
3. Agar transformatori ulash shartlaridan birortasi bajarilmasa, nima bo'ladi?

5- laboratoriya ishi

Uch fazali, uch chug'amli transformatorning qisqa tutashuv holat va parametrlarini tekshirish.

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Uch fazali uch chulg'amli transformatorlarning tuzilishi va ishlash prinsipi bilan tanishish.

2. Ularning qisqa tutashuv holatidagi tavsiflari va parametrlarini aniqlash.

2. Ishni bajarish yuzasidan topshiriqlar

1. Transformator tashqi ko'rikdan o'tkazilsin va pasportida ko'rsatilgan ma'lumotlar hisobot daftarchasiga yozilsin.

2. Tranformatorning qisqa tutashuv tavsiflari I_{st} , P_{st} , $\cos\phi_{st}=f(U_{st})$ quyidagi holatlarda qurilsin:

a) o'rta kuchlanishli (O'K) chulg'am qisqa tutashtirilib, past kuchlanishli (PK) chulg'am yuklamasiz va yuqori kuchlanishli (YK) chulg'am tarmoqqa ulanganda;

b) PK chulg'am qisqa tutashtirilib, O'K chulg'am yuklamasiz va YK chulg'am tarmoqqa ulanganda;

c) PK chulg'am qisqa tutashtirilib, YK chulg'am yuklamasiz va O'K chulg'am tarmoqqa ulanganda.

3. Ishni bajarishga oid qisqacha nazariy tushunchalar

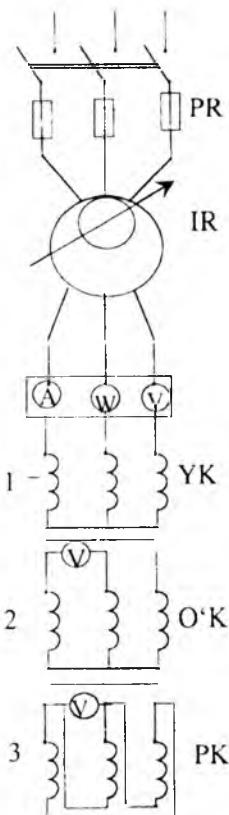
Transformator bu statik elektromagnit uskuna bo'lib, birlamchi o'zgaruvchan tok sistemasini ikkilamchi o'zgaruvchan tok sistemasiga aylantirib beradi. Bunda chastota o'zgarmaydi. Transformator asosiy va yordamchi qismlardan tuzilgan. Asosiy qismga magnit o'tkazgich va chulg'amlar kiradi. Yordamchi qismlarga bak, kengaytirgich, gaz relesi, idish qopqog'i, radiatorlar, termosifon filtri, yog' sathini ko'rsatuvchi shisha naycha, ko'targich halqlalar, yuqori va past kuchlanishlar ulanadigan izolatorlar, tozalagich va boshqalar kiradi.

Transformatorning ish davrida hosil bo'ladigan uyurma toklarini keskin kamaytirish maqsadida uning magnit o'tkazgichi bir-biridan izolatsiyalangan va qalinligi 0,15-0,5 mm bo'lgan elektrotexnik po'lat tunikachalardan yig'iladi. Transformator chulg'amlari yasalishida izolatsiyalangan mis va aluminiy simlaridan foydalaniladi. Transformatorlarda moy sovutish va izolatsiya vazifasini bajaradi.

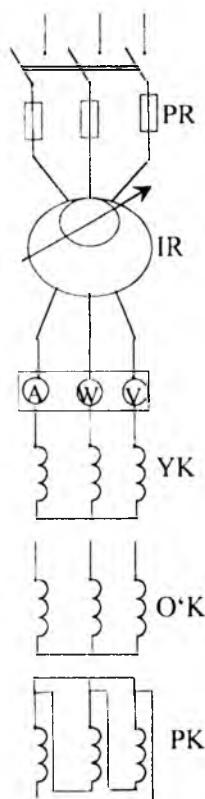
4. Ishni bajarish va hisobot tayyorlash tartibi

1. Yuksiz ishslash tajribasi. Tajribaning bajarilishidan maqsad transformatorning transformatsiyalash koeffitsiyenti, magnit o'zakdag'i

quvvat isrofini va ekvivalent almashtirish sxemasining ayrim parametrlarini aniqlash hamda yuksiz ishlash xarakteristikasini qurishdir.



5.1- rasm. Transformatorning salt ishlash tajribasi sxemasi



5.2- rasm. Transformatorning qisqa tutashish tajribasi sxemasi

1.1. Yuksiz ishlash tajribasini o'tkazish sxemasi 5.1-rasmda ko'rsatilgan. Transformator birlamchi chulg'amidagi kuchlanish noldan $U=1,2U_H$ gacha oshiriladi. Kuchlanishning bir necha qiymatlari uchun ampermetr, voltmetr va vattmetrlarning ko'rsatkichlari 5.1-jadvalga yozib olinadi.

2. Transformatorning transformatsiyalash koeffitsiyenti:

$$K_{IR} = \frac{W_1}{W_2} = \frac{W_1}{W_3} = \frac{E_1}{E_2} = \frac{E_1}{E_3} \approx \frac{U_1}{U_2} \approx \frac{U_1}{U_3}$$

bu yerda E_1 , U_1 , W_1 va E_2 , U_2 , W_2 – birlamchi va ikkilamchi chulg‘amlarning EYuKlari, kuchlanishlari va o‘ramlar soni.

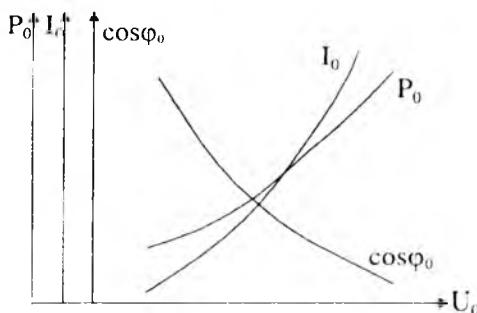
3. Yuksiz ishlash tokining nominal toki

$$I_0 = \frac{I_A + I_B + I_C}{3} \cdot \alpha_t$$

bu yerda: I – ampermetr bir bo‘linmasidagi tok qiymati, (A).

4. Faza kuchlanishlarining o‘rtacha qiymati

$$U_0 = \frac{U_A + U_B + U_C}{3} \cdot \alpha_t$$



5.3-rasm. Transformatoring salt ishlash tavsifi

5. Yuksiz ishlash quvvati

$$P_0 = (P_A + P_B + P_C) \cdot \alpha_p$$

6. Yuksiz ishlash va almashtirish sxemasining ba’zi parametrlari

$$Z_0 = \frac{U_0}{\sqrt{3} \cdot I_0}, \quad X_0 = \sqrt{Z_0^2 - r_0^2}, \quad r_0 = \frac{P_0}{m I_0^2}$$

7. Transformatoring yuksiz ishlash quvvat koeffitsiyenti

$$\cos \varphi_0 = \frac{P_0}{mU_0I_0}$$

5.1-jadval

O'lchangan qiymatlar							Hisoblangan qiymatlar								
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I ₀	U ₀	P ₀	Cosφ ₀	Z ₀	X ₀	r ₀

8. Hisoblangan qiymatlar asosida yuksiz ishlash xarakteristikalari quriladi (5.1-rasm).

9. Transformatorning qisqa tutashuv tajribasi.

10. Transformator qisqa tutashuvi ikkilamchi chulg'am boshi va oxiri qarshiligi nolga yaqin bo'lgan o'tkazgich bilan ularib, birlamchi chulg'amga kuchlanish berilganda sodir bo'ladi. Bunda ikkilamchi chulg'am kuchlanishi U₂=0 va YuK qarshiligi Z_{yu}=0 bo'ladi. Transformator qisqa tutashuv holatida birlamchi chulg'amga nominal kuchlanish berilsa uning qarshiliklari nisbatan kichik bo'lganligi sababli, chulg'amlarda nominal tokdan 15-20 marta katta bo'lgan qisqa tutashuv toklari I_{1qt} va I_{2qt} o'ta boshlaydi. Chulg'amlar o'ramlarida bu toklarning kvadratiga proporsional bo'lgan elektrodinamik kuchlar vujudga keladi va issiqlik ajralib chiqadi. Elektrodinamik kuchlar chulg'am simlarini uzib va eritib yuborishga olib kelishi mumkin. Shu tufayli nominal kuchlanishli transformatorning qisqa tutashuvi «avariya qisqa tutashuvi» deb hisoblanadi. Agar birlamchi chulg'am kuchlanishini shunday U_{qt}, qiymatgacha kamaytirilganda I_{1qt}=I_{1n} bo'lsa, bunday holatni sinov qisqa tutashuvi deyiladi. Z_{qt} ning qiymati kichikligi sababli U_{st}=(0,05- 0,17) U_n bo'ladi.

Qisqa tutashuv holatidagi ekvivalent elektr sxemasi parametrlari va qisqa tutashuv kuchlanishi uchburchagini aniqlash imkonini beradi. Uchburchak yordamida esa transformator ishchi holatida tajriba o'tkazmay turib uning ishchi tavsiflarini qurish mumkin bo'ladi. Qisqa tutashuv tajribasi 5.2-rasmdagi sxema asosida bajariladi. Sxema yig'ilgandan so'ng IR minimal kuchlanishlik holatiga keltiriladi va manbagaga ularanadi.

Kuchlanish noldan oshirilib, tokning qiymati 1,2I_n da o'rnatiladi. O'lchov asboblarining ko'rsatkichlari yozib olinadi. Tok qiymati I_n

o'rnatilib, ikkinchi ko'rsatkichlar yozib olinadi. Shu tariqa tok nolgacha 4 marta kamaytirilib 5.2-jadvalning chap tomoni to'ldiriladi.

5.2-jadval

O'lchanigan qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I _{qt}	U _{qt}	P _{qt}	cosφ _{qt}	Z _{qt}	X _{qt}	r _{qt}

Qisqa tutashuv tajribasi ma'lumotlari asosida quyidagilar hisoblanadi va 5.2-jadvalning o'ng tomoniga kiritiladi.

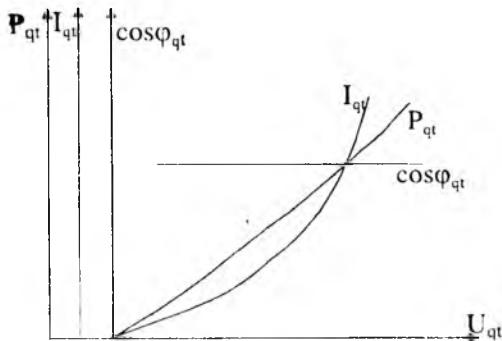
Qisqa tutashuv toki I_{st}, kuchlanishi U_{st}, quvvati P_{st} va quvvat koeffitsiyenti cosφ₀ quyidagicha topiladi:

$$\begin{aligned} I_{qt} &= \frac{I_a + I_b + I_c}{3} \alpha_I; \\ U_{qt} &= \frac{U_a + U_b + U_c}{3} \alpha_U; \\ P_{qt} &= (P_a + P_b + P_c) \alpha_W; \\ \cos \varphi_{qt} &= \frac{P_{qt}}{3U_{qt} \cdot I_{qt}}. \end{aligned}$$

Qisqa tutashuv holatidagi aktiv, induktiv va to'la qarshiliklar quyidagicha topiladi:

$$Z_{qt} = \frac{U_{qt}}{I_{qt}}, \quad r_{qt} = \frac{P_{qt}}{mI_{qt}^2}, \quad X_{qt} = \sqrt{Z_{qt}^2 - r_{qt}^2}.$$

Bu formulalar yordamida topilgan qiymatlar 5.2 – jadvalning o'ng tomoniga yozib qo'yiladi va ular yordamida transformatorning qisqa tutashuv tavsifi – I_{st}, P_{st}, cosφ_{st}=f(U_{st}) quriladi (5.4 -rasm).



5.4-rasm. Transformatorning qisqa tutashuv tavsifi

Sinov savollari

1. Uch fazali, uch chulg‘amli transformatorning salt ishlashi haqida nimalarni bilasiz?
2. Uch fazali, uch chulg‘amli transformatorning qisqa tutashuvi haqida nimalarni bilasiz?
3. Uch fazali, uch chulg‘amli transformator haqida gapirib bering.
4. Uch fazali, uch chulg‘amli transformatorlar qayerlarda ishlatiladi?
5. Y va Δ ulangan chulg‘amlar qarshiliklarini tushuntiring.

6-laboratoriya ishi

Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motoring salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiflarini tekshirish

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motoring tuzilishi va ishlash principini o‘rganish.
2. Motoring salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiflarini tajribada tekshirish va ularni grafik tarzda tasvirlash.

2. Ishning dasturi

1. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motoring stator chulg‘amlarini yulduz sxemasidan uchburchak sxemasiga o‘tkazish orqali ishga tushirish.

2. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning salt ishslash tavsifi
 I_0 , $P_0 \cos\varphi_0 = (U_0)$ ni ifodalovchi bog'liqlikni $f_l = f_n = \text{const}$ va $P_2 = 0$
bo'lganda olish.

3. Qisqa tutashuv tavsifi I_q , P_q , $\cos\varphi_q = f(U_q)$ ni ifodalovchi bog'liqlikni
 $f_l = f_n = \text{const}$ va $n=0$ bo'lganda olish.

3. Ishni bajarish yuzasidan qisqacha nazariy tushunchalar

Kollektorsiz asinxron motorlar *zamonaviy elektr yuritmaning asosini*
tashkil etib, sanoat turlarining barcha sohalaridagi avtomatik boshqarish
jarayonlarida, qishloq xo'jaligida, kon ishlaridagi yirik elektr jihozlari
yuritmalarida va boshqa sohalarda keng qo'llaniladi.

Asinxron motorning rotori stator ichiga o'rmatiladi. Rotor – val. po'lat
o'zak va uning pazlariga joylashtirilgan qisqa tutashgan chulg'am yoki
uchta fazaviy chulg'amdan iborat. Stator – tana. po'lat o'zak va uning
pazlarida joylashgan bir, ikki yoki uch fazali chulg'amdan iborat. Stator va
rotorlarning po'lat o'zaklari maxsus elektrotexnik po'latdan tayyorlangan
yupqa tunukalardan yig'iladi.

Asinxron motorlar rotorining tuzilishiga qarab ikki xil bo'ladi:

1) qisqa tutashgan rotorli asinxron motor (rotor chulg'ami qisqa
tutashgan) (6.1-rasm);

2) faza rotorli asinxron motor (rotor chulg'ami uch fazali)

Qisqa tutashgan rotorli asinxron motor rotorining po'lat o'zagi
pazlariga eritilgan alumin quyilib, chulg'am o'tkazgichlari (sterjenlar)
hosil qilinadi va ularning pazlardan tashqari uchlari ikki tomonдан quyma
aluminiy halqalar orqali qisqa tutashgan bo'ladi. Natijada, yaxlit «olmaxon
katagi» ko'rinishidagi qisqa tutashgan chulg'am hosil qilinadi.

Faza rotorli asinxron motoriga val, valga o'rnatilgan po'lat o'zak,
uning pazlariga bir-biriga nisbatan 120° ga siljigan uch fazali chulg'am
joylashtiriladi. Rotorning fazaviy chulg'amlari yulduz usulida ulangan
bo'ladi va ularning uchlari esa valning bir tomonida o'rnatilgan uchta mis
yoki jez (mis va rux aralashmasi) halqalarga ulanadi.

Ishlash prinsipi. Uch fazali asinxron motorning stator chulg'amiga
uch fazali tok berilganda vujudga kelgan magnit yurituvchi kuch (MYuK)
statorda aylanish chastotasi $n_1 = 60 f/p$ bo'lgan aylanma magnit maydonni
hosil qiladi. Bu maydon kuch chiziqlari stator chulg'ami o'ramlarini va
rotorning qisqa tutashgan chulg'am sterjenlarini yoki uch fazali chulg'ami
o'ramlarini kesib o'tib, ularda EYuK lar hosil qiladi. Agar rotor
chulg'ami qisqa tutashgan bo'lsa, undagi EYuK ta'sirida qisqa tutashgan

rotor chulg'amlari o'tkazgichlaridan tok o'tib, bu tokning stator hosil qilgan aylanma magnit maydoni bilan o'zaro ta'siri natijasida rotor chulg'ami o'ramlariga elektromagnit kuch ta'sir qiladi. Bu kuch hosil qilgan aylantiruvchi (elektromagnit) moment tormozlovchi momentdan katta bo'lsa, rotorni aylanma magnit maydon yo'nalishida aylantiradi.

Aylanma magnit maydonning aylanish chastotasi n_1 bilan rotoring aylanish chastotasi n orasidagi nisbiy farqqa sirpanish (s) deyiladi va u quyidagicha aniqlanadi (*n.b. – nisbiy birlik*):

$$a) s_{(n,h)} = (n_1 - n) / n_1; \\ b) s_{(\%) } = (n_1 - n) / n_1 \cdot 100 \quad (1)$$

Ish rejimlari. Stator magnit maydonining aylanish chastotasi n_1 va rotoring aylanish chastotasi n larning qiymatlariga bog'liq holda asinxron mashina motor, generator va elektromagnit tormoz rejimlarida ishlashi mumkin. Bularidan tashqari qisqa tutashuv va salt ishslash rejimlari ham mavjuddir.

Asinxron mashina *motor rejimida* ishlaganida rotoring aylanish chastotasi stator aylanma magnit maydoni chastotasidan kichik ($n_1 > n$) bo'lib, sirpanish esa $0 < s < 1$ oraliqda bo'ladi. Bu holda stator chulg'ami tarmoqdan elektr energiya bilan ta'minlanadi va rotoring vali qandaydir mexanizmga mexanik momentni beradi. *Mashinada elektr energiya mexanik energiyaga aylantiriladi.*

Asinxron mashinaning rotori tormozlanib ($n=0$), stator chulg'ami tarmoqqa ulangan holatni *qisqa tutashuv rejimi* deyiladi (bunda sirpanish $s=1$ bo'ladi). Agar rotoring aylanish chastotasini stator chulg'ami aylanma magnit maydoni chastotasi (sinxron chastotasi) bilan teng ($n=n_1$) qilinsa (huning uchun birlamchi motor yordamida rotoring aylanish chastotasini bir oz oshirish zarur), sirpanish $s=0$ bo'ladi. Bunda aylantiruvchi moment hosil bo'lmaydi, chunki aylanma maydon rotor chulg'amini kesib o'tmaydi. Bunday rejimi asinxron mashinaning *ideal salt ishslash rejimi* deyiladi.

Agar asinxron mashinaning rotorini birorta mexanizm yordamida stator magnit maydoni aylanish chastotasidan katta ($n > n_1$) bo'lgan chastotada aylantirilsa rotor chulg'ami o'tkazgichlaridagi EYuK, tokning aktiv tashkil etuvchisi va sirpanishlar o'z yo'nalishini o'zgartiradi. Bunda elektromagnit moment M ham o'z yo'nalishini o'zgartirib *tormozlovchi*

bo'ladi, ya'ni asinxron mashina *generator rejimiga* o'tadi. Asinxron mashina generator rejimi birlamchi motordan mexanik energiya olib, uni elektr energiyaga aylantirib tarmoqqa beradi. Bunda sirpanish $0 > s > -\infty$ oraliqda o'zgaradi ($\langle -\infty \rangle$ – nazariy nuqtaiy nazardan: amalda esa olib bo'lmaydi).

Agar asinxron mashinaning rotorini boshqa motor bilan stator magnit maydoni aylanishiga teskari yo'nalishda aylantirilsa, rotor chulg'ami o'tkazgichlaridagi EYuK va tokning aktiv tashkil etuvchisi motor rejimidagi singari yo'nalgan bo'ladi, ya'ni mashina tarmoqdan energiya oladi. Lekin bu rejimda elektromagnit moment rotor aylanishiga teskari yo'nalib, tormozlovchi bo'ladi. Bu rejim – asinxron mashinaning *elektromagnit tormoz rejimi* deyiladi. Bu rejimda rotorning aylanish yo'nalishi aylanma maydonnikiga nisbatan teskari bo'lgani uchun rotor aylanish chastotasi $n < 0$, sirpanishi esa $1 < s < +\infty$ oraliqda o'zgaradi. Bu rejimda asinxron mashina rotor tomonidan mexanik energiya, stator tomonidan esa elektr energiya oladi.

Asinxron mashinaning elektromagnit tormoz rejimi amaliyotda kranlarda va ko'targich mexanizmlarda YKn tushirish jarayonida uning tezligini kamaytirish yoki zarur bo'lganda ularni tezda to'xtatish uchun qo'llaniladi. Bu maqsadda stator chulg'amiga tarmoqdan ulangan xohlagan ikkita simning o'rnnini almashdirib ularsh kerak bo'ladi. Bu holda statorning aylanma magnit maydoni o'z yo'nalishini o'zgartiradi va tormoz momentini hosil qiladi. Bu rejimda sirpanish katta ($s=1$) bo'lganligidan, rotor chulg'amidagi EYuK, demak, tok ham katta bo'ladi. Bu tokni kamaytirish uchun faza rotorli motorda rotor chulg'amin aktiv qarshilikka – tormozlovchi reostatga ulaydilir.

Umumiyl maqsadli asinxron motorlar nominal yuklama bilan ishlayotgandagi sirpanish $s_N = 3 \div 5 \%$ ni, maxsus asinxron motorlarning ayrimlarida esa $s_N = 12 \div 15 \%$ ni tashkil qiladi.

4. Ishni bajarish tartibi va hisobot tayyorlash bo'yicha uslubiy ko'rsatmalar

1. Motor pasportidagi uning normal ish holatini ko'rsatuvchi nominal kattaliklar hisobot daftarchasiga ko'chirilib yoziladi.
2. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motori yurgiziladi. Motorning stator chulg'amin yulduz (Y) usulidan uchburchak (Δ) usuliga ulab yurgiziladi (6.1 - rasm). Asinxron motorning stator chulg'ami ko'pincha Δ

usulida ulanadi. Chulg‘amlar Δ usulida ulanganda yurgizish toki ancha **kattia** bo‘ladi. Agar chulg‘amlar Y usulida ulansa, ayrim faza **chulg‘amlariga beriladigan kuchlanish** $\sqrt{3}$ marta kamayadi, demak, faza toklari ham $\sqrt{3}$ marta kamayadi. Motorni 1-rasmdagi sxema asosida yurgizish uchun qayta ulagich PY holatiga o‘tkazilib, motor rubilnik P_1 yordamida elektr tarmog‘iga ulanadi. Motorning yurgizish tezligi barqarorlashgan qiymatga yetganda qayta ulagich P Δ holatiga chaqqonlik bilan o‘tkaziladi. Bunda stator chulg‘amlari Δ usulida ulanib qoladi va motor normal sharoitda ishaydi. Motorning yurgizish momenti tarmoq kuchlanishi kvadratiga to‘g‘ri mutanosib ($M \equiv U^2$) bo‘lgani uchun, yurgizish vaqtida aylantiruvchi moment M_{yur} ham uch marta kamayadi. Shu sababli nominal yuklama bilan yurgiziladigan motorlarni bu usul bilan yurgizib bo‘lmaydi. Yurgizish vaqtida M_{yur} ning kichik bo‘lishi bu usulning kamchiligi hisoblanadi.

3. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning salt ishslash tavslifini olish uchun 6.1 – rasm sxemadagidek yig‘iladi. Stator chulg‘ami induksion rostlagich (IR) orqali P_1 rubilnik yordamida elektr tarmog‘iga ulanadi. IR yordamida stator chulg‘amiga berilayotgan kuchlanishning qiymati o‘zgartirib turiladi. Kuchlanish, tok va aktiv quvvatlarning qiymatlari o‘lchov asbobi K-50 yoki K-505 yordamida aniqlanadi.

Motorni yurgizib bo‘lgandan so‘ng stator chulg‘amiga berilayotgan kuchlanishning qiymati IR yordamida 1,2 U_N ga yetkaziladi va birinchi o‘lchash amalga oshiriladi. So‘ngra kuchlanishning qiymati kamaytirilib 5-6 ta nuqta olinadi. O‘lchash natijalari 6.1 – jadvalga yoziladi.

Salt ishslash toki I_0 quyidagicha topiladi:

$$I_0 = \frac{I_a + I_b + I_c}{3} \alpha_l$$

6.1-jadval

O‘lchangان qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I_A	I_B	I_C	U_A	U_B	U_C	P_A	P_B	P_C	I_0	U_0	P_0	$\cos\phi_0$	Z_0	X_0	r_0

Salt ishlash kuchlanishi:

$$U_0 = \frac{U_a + U_b + U_c}{3} \alpha_i$$

Salt ishlash quvvati:

$$P_0 = (P_a + P_b + P_c) \alpha_w$$

Salt ishlash quvvat koeffitsiyenti:

$$\cos \varphi_0 = \frac{P_0}{3U_0 \cdot I_0}$$

Salt ishlash holatidagi aktiv r_0 , induktiv X_0 va to'la qarshiliklar Z_0 quyidagicha topiladi:

$$Z_0 = \frac{U_0}{I_0}, \quad r_0 = Z_0 \cos \varphi_0, \quad X_0 = \sqrt{Z_0^2 - r_0^2}.$$

Bu formulalar yordamida topilgan qiymatlar 1 – jadvalning o'ng tomoniga yozib qo'yiladi va ular yordamida motorning salt ishlash tavsisi – I_0 , P_0 , os $\varphi_0 = f(U_0)$ quriladi (6.2 - rasm).

4. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning Qisqa tutashuv tavsifini olish uchun ham 6.1- rasmidagi sxemadan foydalanaingiz. Lekin bu tajribani o'tkazish jarayonida motorning rotori tormozlovchi qurilma yordamida qo'zg'almas holatda ushlab turiladi. IR ning holati nol (0) holatiga o'rnatilib, P_1 rubilnik yordamida motor tarmoqga ulanadi va tezda IR yordamida kuchlanish qiymati oshirilib borilib, tokning 1,2I₁ qiymati qo'yiladi va birinchi o'lchash amalga oshiriladi. So'ngra IR yordamida kuchlanish pasaytirib boriladi va I₁, P₁, U ning 5-6 nuqtasi o'lchab olinadi va 2 – jadvalning chap tomoniga yozib qo'yiladi.

Qisqa tutashuv toki I_{qt} , kuchlanishi U_{qt} , quvvati P_{qt} va quvvat koeffitsiyenti $\cos \varphi_0$ quyidagicha topiladi:

$$I_{qt} = \frac{I_a + I_b + I_c}{3} \alpha_i$$

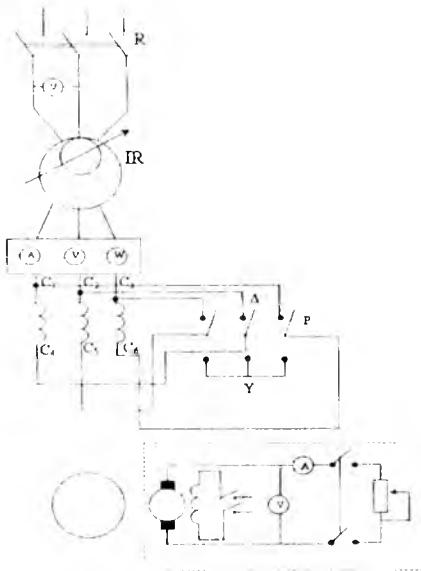
$$U_{qt} = \frac{U_a + U_b + U_c}{3} \alpha_i$$

$$P_{qt} = (P_a + P_b + P_c) \alpha_w$$

$$\cos \varphi_{qt} = \frac{P_{qt}}{3U_{qt} \cdot I_{qt}}$$

Qisqa tutashuv holatidagi aktiv, induktiv va to‘la qarshiliklar quyidagicha topiladi:

$$Z_{qt} = \frac{U_{qt}}{I_{qt}}, \quad r_{qt} = Z_{qt} \cos \varphi_{qt}, \quad X_{qt} = \sqrt{Z_{qt}^2 - r_{qt}^2}.$$

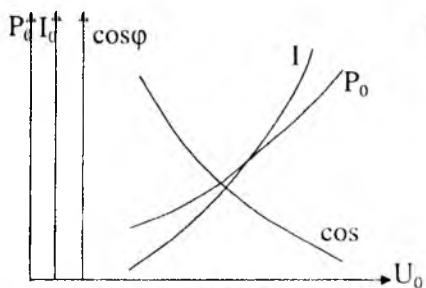


6.1- rasm. Motorni yurgizish va tajriba o‘tkazish sxemasi

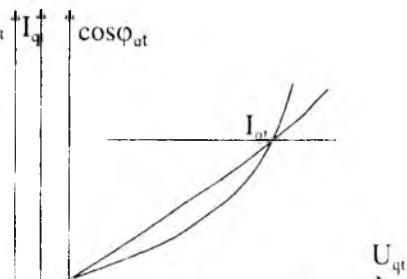
Bu formulalar yordamida topilgan qiymatlar 6.1 – jadvalning o‘ng tomoniga yozib qo‘yiladi va ular yordamida motorning qisqa tutashuv tavsifi – I_{qt} , P_{qt} , $\cos\varphi_{qt} = f(U_{qt})$ quriladi (6.3 - rasm).

6.2-jadval

O‘lchangan qiymatlar						Hisoblangan qiymatlar									
I_A	I_B	I_C	U_A	U_B	U_C	P_A	P_B	P_C	I_{qt}	U_{qt}	P_{qt}	$\cos\varphi_{qt}$	Z_{qt}	X_{qt}	r_{qt}



6.2-rasm. Motorning salt ishlash tavsifi



6.3-rasm. Motorning qisqa tutashuv tavsifi

Sinov savollari

1. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning tuzilishi va ishslash printsiplini tushuntirib bering.
2. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorlarning qanday yurgizish usullarini bilasiz.
3. Motorning salt ishslash tavsiflari tajribada qanday olinadi va ularning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
4. Motorning qisqa tutashuv tavsiflari tajribada qanday olinadi va ularning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.

7-laboratoriya ishi

Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning ish tavsiflarini tekshirish

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning ish tavsiflarini tajriba yo'li bilan olish va uni qurishni o'rghanish.

2. Ishning dasturi

1. Motorning ish tavsiflarini ifodalovchi bog'liqlik $P_1, I_1, \cos\phi_1, \eta, S, n=f(P_2)$ larni $U_1=U_n=\text{const}$ va $f_1=f_n=\text{const}$ bo'lganda
 - a) stator chulg'amlari yulduz
 - b) stator chulg'amlari uchburchak ulangan holatlar uchun olish.

3. Ishni bajarish yuzasidan qisqacha nazariy tushunchalar

$U_1=\text{const}$ va $f_1=\text{const}$ shartlar ta'minlangan holda rotorning aylanish chastotasi n , sirpanishi s , stator toki I_1 , foydali momenti M_2 , quvvat koefitsiyenti $\cos\varphi$ va FIK η larni valdag'i YK (foydali quvvat) P_2 ni o'zgartirib olingan n , s , I_1 , M_2 , $\cos\varphi$, $\eta = f(P_2)$ bog'liqlikka asinxron motorning *ish xarakteristikalari* deyiladi.

Motorning validagi YK oshishi bilan sirpanish s o'sib boradi. Nominal yuklamada sirpanish $s_N=1,5\div5\%$ ni tashkil qiladi. Rotorning aylanish chastotasi quyidagiga teng bo'ladi:

$$n = n_1 \cdot (1 - s) = 60 f_1 \cdot (1 - s) / p. \quad (1)$$

Yuklama oshishi bilan sirpanish s ortadi, natijada rotorning aylanish chastotasi n bir oz kamayadi.

Asinxron motorning nominal YK bilan ishlagandagi foydali momenti:

$$M_{2N} = 9,55 \cdot P_{2N} / n_N, \quad [\text{N}\cdot\text{m}]. \quad (2)$$

Agar $n=\text{const}$ bo'lganda, $M_2=f(P_2)$ bog'lanishning grafigi deyarli to'g'ri chiziq bo'lardi. Lekin yuklama ortishi bilan n bir oz kamayadi, shu sababli yuklamaning ortishi bilan moment M_2 foydali quvvat P_2 ga qaraganda tezroq o'sadi va uning o'zgarishi yuqoriga og'gan egri chiziqdan iborat bo'ladi.

Motorning validagi YuK oshishi bilan stator toki I_1 ning aktiv tashkil etuvchisi oshib boradi. Kuchlanish $U_1=\text{const}$ bo'lganligidan tok I_1 ning reaktiv tashkil etuvchisi I_{1r} esa bir xilda qoladi. Shuning uchun ham turli yuklamalarda motorning magnit oqimi deyarli o'zgarmaydi. Shu sababli $I_1=f(P_2)$ bog'lanish deyarli bir xilda qoladi.

Motor kichik YuK bilan ishlaganda stator toki tarkibidagi reaktiv tok, aktiv tashkil etuvchisiga nisbatan katta bo'ladi. Shu sababli motorning quvvat koefitsiyenti kichik ($0,1\div0,2$) bo'ladi. Yuklamaning ortishi bilan tokning aktiv tashkil etuvchisi orta boradi. Bunda kuchlanish U_1 va motor toki I_1 vektorlari orasidagi burchak kichiklashib, $\cos\varphi$ esa o'sib boradi. Motorning validagi YK nominal qiymatga yaqinlashganda $\cos\varphi_1$ katta qiymatga erishadi ($\cos\varphi_1=0,8\div0,85$). Yuklamaning yanada ortishi natijasida rotorning aylanish chastotasi n kamayadi, sirpanish s va rotorning induktiv qarshiligi x_2 lar ortishi tufayli $\cos\varphi_1$ bir oz kamayadi.

FIK ning o'zgarishi xuddi boshqa elektr mashinalarini yoki transformatorni singari bo'ladi. Salt ishslashda FIK $\eta=0$. Yuklamaning ortishi bilan η oshib boradi va *o'zgarmas isroflar* (yuklamaga bog'liq bo'limgan mexanik va salt ishslash isroflari) *o'zgaruvchan isroflarga*

(yuklamaga bog'liq ravishda o'zgaradigan chulg'amlardagi elektr va qo'shimcha isroflar) teng bo'lganda o'zining katta qiymatiga erishadi va yuklananing yanada ortishi natijasida o'zgaruvchan isroflarning oshishi tufayli FIK η bir oz kamayadi.

Asinxron motorlarning ish xarakteristikalarini analitik hisoblash usuli

Asinxron motorlarning ish xarakteristikalarini ularning o'zgarmas elektr parametrlari uchun qurilgan toklarning doiraviy diagrammasini qo'llab hisoblash usuli katta kamchilikka ega, masalan, o'rta va katta quvvatli asinxron motorlarning ish rejimlari o'zgarganda paz va differensial tarqoq magnit oqimlari tomonidan po'lat o'zakning chulg'am joylashgan qismidagi tishlarning to'yinishi tufayli mashina stator va rotor chulg'amlarining induktiv qarshiliklari o'zgaradi.

Chulg'amlardagi tokning oshishi bilan tarqoq oqimlar ham osha boradi va natijada magnit o'zakning tish qismi to'yina boshlaydi. Bunday holda tarqoq oqim uchun magnit o'tkazuvchanlik kamayib, x_1 va x_2 induktiv qarshiliklar ham kamayadi. Motoring ish rejimi nominaldan uning rotori to'xtagunga ($s=1$) qadar o'zgarganda uning induktiv qarshiliklari pazlarning shakliga bog'liq holda $1,1 \div 1,4$ marta kamayadi. Sirpanishning oshishi rotor chulg'ami o'tkazgichlarida tokning siqib chiqarish effektining ta'siri tufayli r'_1 aktiv qarshiligining ham oshishiga olib keladi.

Demak, toklarning doiraviy diagrammasi bo'yicha aniqlangan ish xarakteristikalarining yetarli darajada aniqligi sirpanishning juda ham kam qiymatlariga to'g'ri kelar ekan.

Asinxron motoring katta sirpanishlarga to'g'ri keladigan ishini xarakterlovchi kattaliklar, shu jumladan, ishga tushirish toki va ishga tushirish momentini aniqlashda *katta xatoliklarga* olib keladi. Doiraviy diagrammada qo'shimcha grafik qurishlar va ulardan foydalanib kesmalarni o'lchashlarda ham *xatoliklar* kelib chiqadi.

Asinxron motoring ish xarakteristikalarini *analitik usulda* hisoblaganda yuqorida ko'rsatilgan kamchiliklar bo'lmay, zamonaviy hisoblash texnikasida amalga oshirilishi tufayli aniqlik yuqori darajada bo'ladi.

Analitik hisoblash usul asinxron motoring almashtirish sxemasiga asoslangan. Bunda asinxron motoring pasportida ko'rsatilgan ma'lumotlar (P_N , U_{IN} , n_N) hamda salt ishslash va qisqa tutashuv tajribalaridan olingan natijalar hisoblashda dastlabki ma'lumot uchun yetarli bo'ladi.

Hisob quyidagi tartibda amalga oshiriladi.

Rotor chulg‘amining keltirilgan aktiv qarshiligi r_2' , kritik sirpanish s_{kr} va nominal sirpanish s_N lar quyidagicha aniqlanadi:

$$r_2' = r_{qt} - r_1, \quad (3)$$

$$s_{kr} \approx r_2' / x_{qt} \quad (4)$$

$$s_N = (n_l - n_N) / n_l \quad (5)$$

Sirpanishga 7÷8 qiymatlar (bunga sirpanishning nominal s_N va kritik s_{kr} qiymatlari ham kiradi) berib ish xarakteristikalarini qurish uchun zaruriy bo‘lgan kattaliklar aniqlanadi.

Ekvivalent aktiv qarshilik, (Ω)

$$r_{ek} = r_1 + r_2' / s. \quad (6)$$

Almashtirish sxemasi ishchi zanjiri (konturi)ning ekvivalent to‘la qarshiligi (Ω)

$$Z_{ek} = \sqrt{r_{ek}^2 + x_{qt}^2}. \quad (7)$$

Asinxron motor almashtirish sxemasi ish konturining quvvat koefitsiyenti

$$\cos\varphi_2 = r_{ek} / Z_{ek} \quad (8)$$

Rotor chulg‘amining keltirilgan toki, (A)

$$I_2' = U_1 / Z_{ek} \quad (9)$$

va uning aktiv va reaktiv tashkil etuvchilarini, (A)

$$I_{2a}' = I_2' \cos\varphi_2; \quad (10)$$

$$I_{2r}' = I_2' \sin\varphi_2 \quad (11)$$

Stator chulg‘amining aktiv va reaktiv tashkil etuvchilarini, (A)

$$I_{1a} = I_{0a} + I_{2a}'; \quad (12)$$

$$I_{1r} = I_{0r} + I'_r, \quad (13)$$

bunda: $I_{0a} = I_0 \cos\varphi_0$ – salt ishlash tokining aktiv tashkil etuvchisi;

$I_{0r} = I_0 \sin\varphi_0$ – salt ishlash tokining reaktiv tashkil etuvchisi.

Stator chulg‘amining toki, (A)

$$I_1 = \sqrt{I_{1a}^2 + I_{1r}^2}. \quad (14)$$

Asinxron motorning quvvat koeffitsiyenti

$$\cos\varphi_1 = I_{1a}/I_1. \quad (15)$$

Motorning iste'mol qiladigan aktiv quvvati, (W)

$$P_1 = m_1 U_1 I_{1a} \quad (16)$$

Salt ishlash rejimdagagi aktiv quvvati, (W)

$$P_0 = m_1 I_0^2 r_1 + P'_{mex}, \quad (17)$$

bunda r_1 - stator fazaviy chulg‘amining aktiv qarshiligi (Ω); bu qarshilik mazkur tajribani o‘tkazib bo‘lgandan keyin tezda o‘lchab olinadi.

Stator chulg‘amidagi elektr isroflar, (W)

$$P'_{el} = m_1 I_1^2 r_1 \quad (18)$$

Asinxron motorning elektromagnit quvvati, (W)

$$P_{em} = P_1 - (P'_m + P'_{el}). \quad (19)$$

Rotor chulg‘amidagi elektr isroflar, (W)

$$P'_{e2} = m_2 I_2^2 r_2 = m_1 (I'_2)^2 r'_2. \quad (20)$$

Elektromagnit moment, (N·m)

$$M = P_{em} \omega_1 \quad (21)$$

bunda $\omega_1 = 2\pi n_1 / 60 = 2\pi f_1 / r$ – maydonning burchak tezligi.

Qo‘sishimcha isroflar (nominal rejim uchun), (W)

$$P'_{qo'sh(N)} = 0,005 P_1 \quad (22)$$

Motorning nominal bo‘limgan rejimi uchun qo‘sishimcha isroflarini hisoblashda quyidagi ifodadan foydalanish zarur:

$$P'_{qo'sh} = P'_{qo'sh(N)} \cdot k_{yu}. \quad (23)$$

bu yerda $k_{yu} = I_1 / I_{1N}$ – yuklama koeffitsiyenti.

Asinxron motorda barcha isroflarning yig‘indisi:

$$\Sigma P' = P'_m + P'_{el} + P'_{e2} + P'_{mex} + P'_{qo'sh}. \quad (24)$$

Asinxron motorning foydali quvvati, (W)

$$P_2 = P_1 - \Sigma P' \text{ yoki } P_2 = P_{em} - P'_{e2} - P'_{mex} - P'_{qo'sh} \quad (25)$$

bunda P'_{mex} – mexanik isroflar (ular salt ishlash tajribasidan aniqlanadi).

Motorning FIK

$$\eta = P_2 / P_1 = 1 - \Sigma P' / P_1 \quad (26)$$

Rotorning aylanish chastotasi (3) formula bo'yicha hisoblanadi.

Motorning foydali momenti ($N \cdot m$)

$$M_2 = 9,55 \cdot P_2 / n. \quad (27)$$

Sirpanishning bir necha me'yoriy qiymatlari uchun hisoblangan natijalar 7.1-jadvalga yig'iladi va motorning ish xarakteristikalari – n , M_2 , $I_1, \cos\varphi_1$, $\eta=f(P_2)$ kuchlanish $U_1=U_N=\text{const}$ va chastota $f_1=\text{const}$ uchun quriladi.

4. Ishni bajarish tartibi va hisobot tayyorlash bo'yicha uslubiy ko'rsatmalar

1. Motorning pasportidagi uning normal ish holatini ko'rsatuvchi nominal kattaliklar hisobot daftarchasiga ko'chirib yoziladi.

2. Motorning ish tavsiiflarini olish uchun 1- rasmdan foydalilanadi. Asinxron motori uchun yuklama vazifasini o'zgarmas tok generatori bajaradi. Motorni yurgizib bo'lgandan keyin o'zgarmas tok generatori nominal kuchlanishgacha qo'zg'atiladi va reostat P ulanib, asinxron motori tokning $I=1,2I_n$ qiymatigacha yuklatiladi. Ana shu nuqta birinchi o'lchash natijasi bo'lib hisoblanadi. Motorning toki, quvvati K-505 yoki K-50 o'lchov asbobi yordamida o'lchab olinadi; so'ngra reostat R yordamida yukni kamaytirib 5-6 ta nuqta olinadi va 2- jadvalga kiritiladi.

7.1-jadval

O'lchangan qiymatlari							Hisoblangan qiymatlari								
I_A	I_B	I_C	P_A	P_B	P_C	U_2	I_2	n	P_1	I_1	P_2	S	M_2	$\cos\varphi_1$	η

Asinxron motorning foydali quvvati P_2 , momenti M_2 , FIK. η , sirpanish S, uvvat koeffitsiyenti $\cos\varphi$, quyidagicha topiladi:

$$P_2 = U_r I_r, \quad (\text{Bm})$$

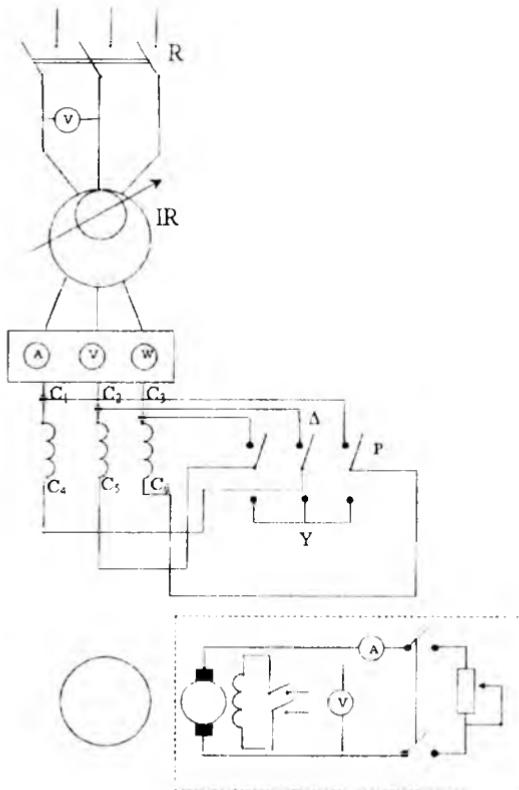
$$M_2 = \frac{P_2}{0.105 \cdot n}, \quad (\text{H m})$$

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} \cdot 100, \quad (\%)$$

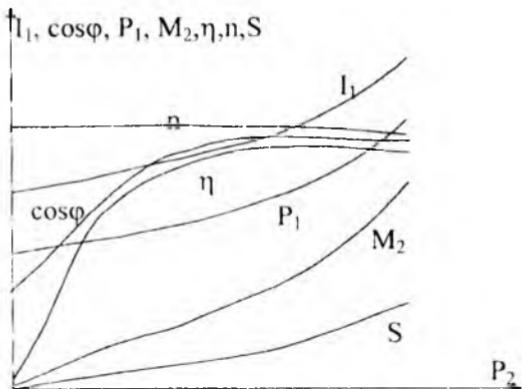
$$S = \frac{n_2 - n}{n_1} \cdot 100 \quad (\%)$$

$$\cos\varphi_s = \frac{P_1}{3I_1 U_1}$$

Ushbu formulalardan topilgan kattaliklar 1-jadvalning o'ng tomoniga kiritiladi va motoring ish tavsifi P_1 , I_1 , $\cos\varphi_s$, M_2 , η , S , $n=f(P_2)$ bog'lanishlar quriladi (7.2 - rasm).



7.1- rasm. Motorni yurgizish va tajriba



7.2-rasm. Asinxron motorning ish tavsifi

Sinov savollari

1. Asinxron motorning ish tavsifi deb qanday bog'lanishga aytildi?
2. Motorning ish tavsifi qanday olinadi?
3. $\eta = f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
4. $I_1 = f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
5. $M_2 = f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
6. $S = f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.

8-laboratoriya ishi

Faza rotorli asinxron motorning salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiflarini tekshirish

1. Ishni bajarishdan maqsad

1. Faza rotorli asinxron motorning tuzilishi va ishlash prinsipini o'rGANISH.
2. Motorning salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiflarini tajribada tekshirish va ularni grafik tarzida tasvirlash.

2. Ishning dasturi

1. Faza rotorli asinxron motorning salt ishlash tavsifi $I_0 P_0 \cos\phi_0 = f(U_0)$ ni ifodalovchi bog'liqlikni $f_1 = f_n = \text{const}$ va $P_2 = 0$ bo'lganda olish.
2. Qisqa tutashuv tavsifi $I_q P_q \cos\phi_q = f(U_q)$ ni ifodalovchi bog'liqlikni $f_1 = f_n = \text{const}$ va $n=0$ bo'lganda olish.

3. Ishni bajarish yuzasidan qisqacha nazariy tushunchalar

Salt ishlash tajribasi. Asinxron motorning salt ishlash tajribasi 1-rasmdagi sxema bo'yicha o'tkaziladi. Motor valiga YK ulanmagan holda ishlashida (salt ishlashda) isroflarni qoplash uchun zarur bo'lgan aktiv quvvat P_0 , stator toki I_0 va quvvat koeffitsiyenti $\cos\phi_0$ larning stator chulg'amiga berilgan kuchlanishga nisbatan o'zgarishiga, ya'ni P_0 , I_0 , $\cos\phi_0 = f(U_0)$ bog'lanishga salt ishlash xarakteristikalari deyiladi

Bunda $n=\text{const}$ bo'lgani tufayli mexanik isroflari R'_{max} o'zgarmas bo'ladi. Asinxron motorning salt ishlash tajribasidan uning nominal kuchlanishga to'g'ri kelgan quvvat isroflari $P_0 = m \cdot U_0 \cdot I_0 \cdot \cos\phi_0$ va elektr parametrlari aniqlanadi:

$$\left. \begin{aligned} Z_0 &= U_0/I_0; \quad r_0 = P_0/(m I_0^2); \quad x_0 = \sqrt{Z_0^2 - r_0^2} \\ \text{yoki} \quad r_0 &= Z_0 \cos\phi_0; \quad x_0 = Z_0 \sin\phi_0, \quad Z_0 = \sqrt{r_0^2 + x_0^2} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

Asinxron motor stator chulg'amiga berilgan kuchlanish kam bo'lganda mashinaning magnit zanjiri to'yinmaganligi sababli salt ishlash tokining reaktiv tashkil etuvchisi I_{0r} , uning aktiv tashkil etuvchisi I_{0a} ga nisbatan kam bo'ladi. Bunda salt ishlash rejimidagi $\cos\phi_0$, shu rejim uchun o'zining katta qiymatiga to'g'ri keladi.

Kuchlanishning $U_0 \approx 0,5 U_{IN}$ qiymatlaridan boshlab magnit zanjir to'yina boshlaydi va salt ishlash tokining reaktiv tashkil etuvchisi I_{0r} osha boradi, demak, salt ishlash toki I_0 berilayotgan kuchlanish U_0 ga nisbatan tez o'suvchan bo'ladi. Kuchlanish va tok vektorlari orasidagi faza siljishi (ϕ_0) oshishi tufayli quvvat koeffitsiyenti $\cos\phi_0$ kamaya boradi. Aktiv quvvat P_0 salt ishlash tokining kvadrati (I_0^2)ga mutanosib ravishda o'zgarganligidan, uning o'zgarish shakli taxminan parabola shaklida o'suvchan bo'ladi.

Doiraviy diagramma qurish uchun salt ishlash rejimididan olinadigan nominal kuchlanish (U_{IN})ga to'g'ri kelgan salt ishlash toki I_0 va quvvati P_0

lar o'lchanadi. Bu qiymatlar yordamida quvvat koeffitsiyenti $\cos\varphi_0$ aniqlanadi va burchak φ_0 hisoblab topiladi.

Qisqa tutashuv tajribasi. Asinxron motorning qisqa tutashuv tajribasi ham 1-rasm bo'yicha o'tkaziladi, lekin bundagi o'lhash asboblarini tanlashda bu rejimdagи tok, kuchlanish va quvvatning o'zgarish qiymatini hisobga olish zarur bo'ladi va rotor qo'zg'almas holatda bo'lishi shart. Bu tajribani o'quv maqsadlarida o'tkazishda (chulg'am qizib ketmasligi uchun) pasaytirilgan kuchlanishda dastlabki nuqtani tokning qiymati $I_{qt} = 1,2I_{IN}$ da, 2-nuqtani nominal tok ($I_{qt}=I_{IN}$) da va keyingilarini esa undan kamaytirib qisqa tutashuv toki I_{qt} , qisqa tutashuv kuchlanishi U_{qt} , qisqa tutashuvdagi isroflarni qoplaydigian aktiv quvvat P_{qt} o'lchab olinadi. Ular yordamida $I_{qtN} = I_{qt}(U_{IN} / U_{qt})$, $\cos\varphi_{qt}$, $r_{qt} = r_1 + r'_2$ va $x_{qt} = x_1 + x'_2$ qarshiliklar hisoblab topiladi.

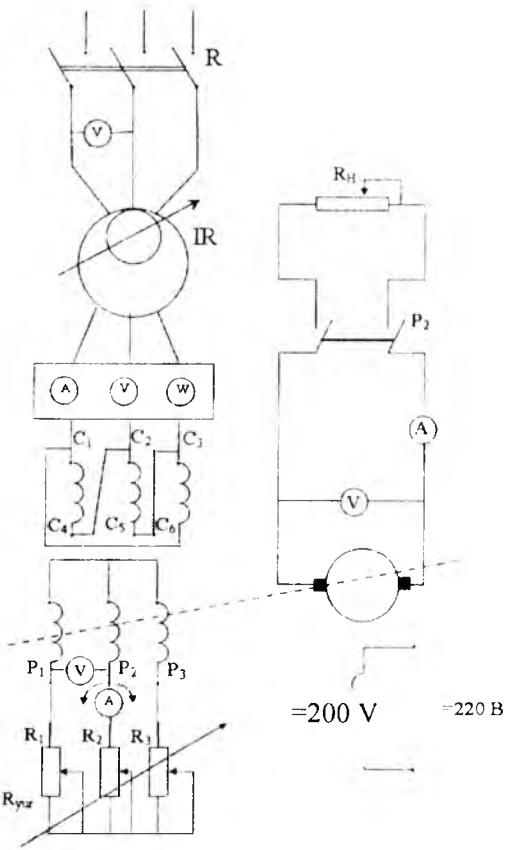
Doiraviy diagramma qurish uchun qisqa tutashuv rejimidan olinadigan nominal tok (I_{IN})ga to'g'ri kelgan qisqa tutashuv kuchlanishi U_{qt} , toki I_{qt} va quvvati P_{qt} o'lchanadi. Bu qiymatlar yordamida quvvat koeffitsiyenti $\cos\varphi_{qt} = P_{qt}/(m_1 U_{qt} I_{qt})$ aniqlanadi va u orqali burchak φ_{qt} hisoblab topiladi. Bu tajribaga oid elektr parametrlar quyidagi formulalar bo'yicha hisoblanadi:

$$\left. \begin{aligned} Z_{qt} &= U_{qt}/I_{qt}; \quad r_{qt} = P_{qt}/(m_1 I_{qt}^2); \quad x_{qt} = \sqrt{Z_{qt}^2 - r_{qt}^2} \\ \text{yoki} \quad r_{qt} &= Z_{qt}\cos\varphi_{qt}; \quad x_{qt} = Z_{qt}\sin\varphi_{qt}, \quad Z_{qt} = \sqrt{r_{qt}^2 + x_{qt}^2} \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

4. Ishni bajarish tartibi va hisobot tayyorlash bo'yicha uslubiy ko'rsatmalar

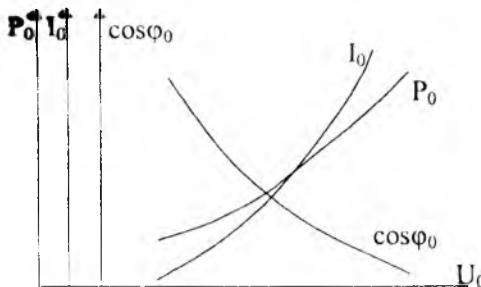
1. Motor pasportidagi uning ish holatini ko'rsatuvchi nominal kattaliklar hisobot daftarchasiga ko'chirib yoziladi.

2. Faza rotorli asinxron motori yurgiziladi. Motorni yurgizish quyidagi tartibda amalga oshiriladi (8.1-rasm). Yurgizish reostati YuR yurgizish holatiga qo'yiladi (bunda YuR qarshiligi eng katta qiyamatda bo'ladi). So'ngra P_1 ulagich yordamida motor elektr tarmog'iga induksion rostlagich (IR) orqali ularadi va stator chulg'amiga berilayotgan kuchlanishning qiymati nominal qiyamatga yetkaziladi. So'ngra YuR ning qiymati bir tekisda kamaytirilib nolgacha, ya'ni YR ning qarshiligi butunlay zanjirdan uzladi va motor nominal aylanish tezligi bilan aylanadi. Shu tariqa motorni yurgizish jarayoni tugaydi.



8.1- rasm. Motorni yurgazish va tajriba sxemasi

3. Faza rotorli asinxron motorining salt ishlash tavsifini olish uchun 8.1-rasmdagi sxemadan foydalanamiz. Faza rotorli asinxron motoring salt ishlash tavsifini olish ham xuddi A-1 ishidagi kabi amalgam asboblarining ko'rsatkichlari 8.1-jadvalga kiritiladi oshiriladi, bunda stator chulg'amlari uchburchak (Δ) ulanadi. O'chov 8.1-jadvaldagagi hisoblash kerak bo'lgan kattaliklar ham A-1 ishidagi formulalardan foydalanib topiladi. So'ngra, motoring salt ishlash tavsifi $I_0, P_0 \cos\varphi_0 = (U_0)$ quriladi (8.2-rasm).

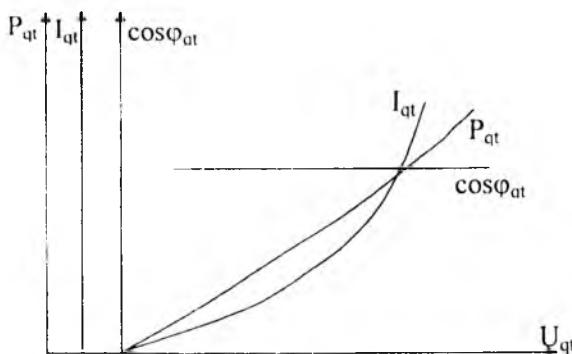


8.2-rasm. Motoring salt ishlash tavsifi

8.1-jadval

O'lcangan qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I ₀	U ₀	P ₀	cos φ ₀	Z ₀	X ₀	r ₀

3.1. Faza rotorli asinxron motorining qisqa tutashuv tavsifini olish uchun 1-rasmdagi sxemadan foydalanamiz. Faza rotorli asinxron motoring qisqa tutashuv tavsifini olish ham xuddi A-1 ishidagi kabi amalga oshiriladi, bunda stator chulg'amlari uchburchak (Δ) ularadi. o'lcov asboblarining ko'rsatkichlari 8.2-jadvalga kiritiladi. 8.2- jadvaldaggi hisoblash kerak bo'lgan kattaliklar ham A-1 ishidagi formulalardan foydalaniib topiladi.



1.3-rasm. Motoring qisqa tutashuv tavsifi

O'lcangan qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I _A	I _B	I _C	U _A	U _B	U _C	P _A	P _B	P _C	I _{qt}	U _{qt}	P _{qt}	cosφ _{qt}	Z _{qt}	X _{qt}	r _{qt}

So'ngra motorning qisqa tutashuv tavsifi $I_q P_q \cos\varphi_q = f(U_q)$ quriladi (8.3-rasm).

Sinov savollari

1. Faza rotorli asinxron motorning tuzilishi va ishlash printsipini tushuntirib bering.
2. Faza rotorli asinxron motorni yurgizish qanday amalga oshiriladi?
3. Motoring salt ishlash tavsifi tajribada qanday olinadi va ularning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
4. Motoring qisqa tutashuv tavsifi tajribada qanday olinadi va ularning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.

9-laboratoriya ishi

Faza rotorli asinxron motorning ishlash tavsiflarini tekshirish

1.Ishni bajarishdan maqsad

1 Faza rotorli asinhron motorning ishlash tavsiflarini tajriba yo'li bilan olish va uni qurishni o'rGANISH.

2. Ishning dasturi

2.1 Motoring ishlash tavsiflarini ifodalovchi bog'liqlik $P_1, I_1, \cos\varphi_1, M_2 \eta, S, n=f(P_2)$ larni $U_1=U_n=\text{const}$ va $f_1=f_n=\text{const}$ bo'lganda olish.

3. Ishni bajarish yuzasidan nazariy tushunchalar

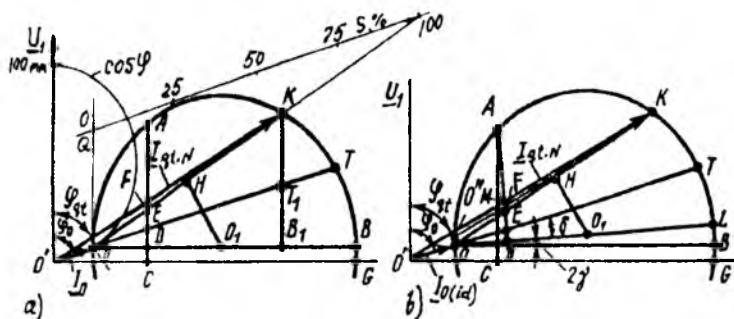
Asinxron mashina toklarining doiraviy diagrammasi sirpanishning har qanday qiymatida mashinaning ish rejimini xarakterlaydigan barcha elektromagnit kattaliklarni *bilvosita aniqlashga* imkon beradi.

Asinxron motoring aktiv va induktiv qarshiliklari nisbatan o'zgarib turishi mumkin. Bunday motorlar toklarining o'zgarish diagrammasi ancha murakkab xarakterga ega bo'ladi. Lekin asinxron motoring xarakteristikalari to'g'risida dastlabki ma'lumotlarga ega bo'lish uchun toklarning soddalashgan doiraviy diagrammasidan foydalanish amaliy ahamiyatga ega.

Bunday motorlar stator va rotor toklarining o'zgarish diagrammasi aylana shaklda bo'lgani uchun uni ***toklarning doiraviy diagrammasi*** deyiladi. Agar diagrammani qurish motorni hisoblashda amalga oshirilsa, unda zaruriy parametrlar hisoblash jarayonida aniqlanadi. Agarda doiraviy diagrammani tayyor motor uchun qurish kerak bo'lsa, unda diagrammaning dastlabki parametrlarini aniqlash uchun ***salt ishlash va qisqa tutashuv tajribalari*** natijalaridan foydalanish zarur bo'ladi.

Bu diagrammani salt ishlash va qisqa tutashuv tajribalaridan olingan qiymatlardan yordamida qurish eng sodda usul hisoblanadi.

Doiraviy diagrammani salt ishlash va qisqa tutashuv tajribalaridan olingan ma'lumotlari bo'yicha qurish.



9.1-rasm. Asinxron motorning soddalashgan (a) va aniqlashtirilgan (b) doiraviy diagrammalarini salt ishlash va qisqa tutashuv tajribalari ma'lumotlari bo'yicha qurish; $I_{0(id)}$ –ideal salt ishlash toki

Soddalashgan doiraviy diagrammani qurish quyidagicha amalga oshiriladi (9.1-rasm). Koordinata o'qlari o'tkaziladi va ordinatalar o'qiga kuchlanish vektori \underline{U}_1 qo'yiladi. Toklar uchun masshtab m, (A/mm) tanlanadi va \underline{U}_1 ga ϕ_0 burchak ostida tok vektori I_0 ni qo'yib «0» nuqtani, ϕ_{q1} burchak ostida esa tok I_{q1N} vektorini yo'naltirib «K» nuqta topiladi (bunda salt ishlash tajribasidagi tok I_0 va burchak ϕ_0 ideal salt ishlashga mos deb qabul qilinadi). «0» nuqtadan abssissalar o'qiga parallel bo'lgan OB chiziqni o'tkazamiz. So'ngra bu nuqtalarni birlashtirib, uning o'rtasidan OB chiziq tomon H_0 perpendikulyar o'tkazamiz va toklar aylanasining markazi O_1 ni topamiz, ya'ni O_0 , yoki O_1B chiziqlar doiraviy diagrammaning radiusini beradi. K nuqtadan OB chiziqqa perpendikulyar bo'lgan \overline{KB}_1 chiziqni tushiramiz va bu kesmani $\overline{KT}_1/\overline{T_1B}_1 = r'_2/r_1$ nisbatdan. T_1 nuqtani topamiz. Bunda stator chulg'ami qarshiligi r_1 tajriba vaqtida o'lchanadi, r'_2 esa $r'_2=r_{q1}-r_1$ ayirmadan aniqlanadi. So'ngra O nuqtadan T_1 nuqta orqali o'tadigan chiziqni davom ettirib aylanada T nuqtani topamiz. OT chiziq *elektromagnit quvvat (yoki momentlar) chizig'i* hisoblanadi.

Doiraviy diagrammada sirpanish chizig'i (shkalasi)ni qurish uchun toklar aylanasiga (O nuqtada) ordinatalar o'qiga parallel qilib urinma o'tkaziladi. So'ngra ixtiyoriy balandlikdan elektromagnit quvvat chizig'i OT ga parallel qilib foydali quvvat chizig'ining davomi bilan kesishguncha QS to'g'ri chiziq o'tkaziladi. Motorning A nuqtadagi rejimidagi sirpanish s_A ni topish uchun O ni A nuqta bilan birlashtirib uni sirpanish shkalasi bilan kesishguncha davom ettiriladi (diagrammada bu chiziq ko'rsatilmagan).

Doiraviy diagrammada quvvat koeffitsienti shkalasini qurish uchun koordinatalar o'qida ixtiyoriy diametrda (100 mm bo'lgani o'lhash uchun qulay) yarim aylana chiziladi. U holda toklar aylanasidagi A nuqtadagi rejim uchun $\cos\varphi_A$ quyidagicha topiladi, ya'ni O' ni A nuqta bilan birlashtirilgan to'g'ri chiziqning $\cos\varphi$ shkalasi bilan kesishgan nuqtasini birorta harf («h») bilan belgilansa (diagrammada bular ko'rsatilmagan), unda $\cos\varphi_A = 0'h / 100$ bo'ladi.

Doiraviy diagrammada foydali quvvat koeffitsienti shkalasini qurib undan FIK ni aniqlashda motordagi qo'shimcha isroflar hisobga olinmagani tufayli katta xatolik kelib chiqadi. Odatda motorning FIK isroflar yig'indisi $\Sigma P'$ ni hisoblash orqali aniqlanadi.

Asinxron mashinaning soddalashgan doiraviy diagrammasidan aniqlangan rejim parametrlarining aniqlik darajasi nominal tokkacha qoniqarli bo'ladi, chunki bu oraliqda mashinaning aktiv va induktiv

qarshiliklari kam o'zgaradi. Demak, soddalashgan doiraviy diagrammani **katta va o'rta quvvatli** asinxron mashinalarga qo'llash maqsadga muvofiq ekan.

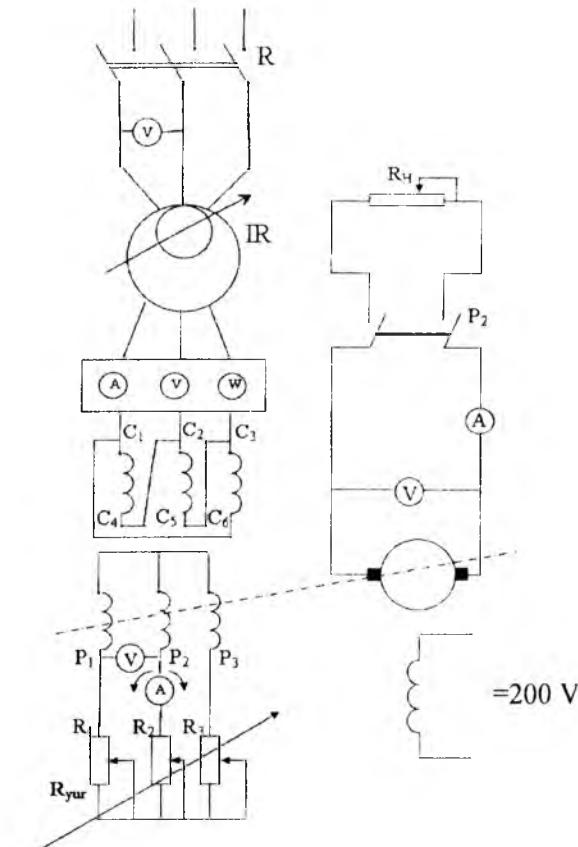
Agar aniq natijalar olish zarur bo'lsa (kam quvvatli va ayniqsa, asinxron mikromashinalar uchun) *aniqlashtirilgan doiraviy diagrammani* (9.1,*b*-rasm) ideal salt ishlash ma'lumotlari bo'yicha hamda almashtirish sxemadagi kompleks son s_1 ni ham hisobga olgan holda qurishni *standart tavsiyu* qiladi. Buning uchun 9.1,*a*-rasmda qurilgan soddalashgan doiraviy diagramma bir oz o'zgartiriladi, chunki tajribada o'lchab olingan salt ishlash toki I_0 va hisoblangan burchak ϕ_0 real holatdagi salt ishlash rejimiga mos keladi (9.1,*a*-rasmda, 0°). Bundan ideal salt ishlash toki $I_{0(id)}$ ni topish uchun calt ishlash isroflari (P'_0) dan stator chulg'amidagi elektr isroflari ($P'_{el(0)} = m_1 I_0^2 r_1$)ni va motordagi mexanik isroflarni ayirgandan [$ya'ni P'_0 - (P'_{el(0)} + P'_{mek})$] quvvat masshtabi m_p da hosil bo'lgan natijani 0° nuqtadan abssissalar o'qiga perpendikulyar yo'nalishda qo'yib 0 nuqta topiladi. Bu nuqtani 0° nuqta bilan birlashtirib $I_{0(id)}$ vektori aniqlanadi. I_{0t} vektori 1.*a*-rasmdagidek quriladi. Toklar aylanasining markazini topishda, endi H_0 perpendikulyarning 9.1,*a*-rasmdagidek 0B chizig'i bilan kesishgan nuqtasi emas, balki toklar aylanasi diametri 0L chizig'i bilan kesishgan nuqtasi bo'ladi. 0L chizig'i 0B gorizontal chizig'inинг 0 nuqtasidan soat milining harakatiga teskari yo'nalishda 2γ burchak ostida o'tkaziladi (bunda $\sin 2\gamma \approx 2I_{0(id)}r_1/U_1$). Burchak γ kompleks son s_1 ning argumentidir, ya'ni $s_1 = s_1 e^{j\gamma}$ va fizik jihatdan kuchlanish U_1 va EYK E_1 vektorlari orasidagi siljish burchagini ifodalaydi.

Toklar aylanasida sirpanish $s = \pm \infty$ ga to'g'ri kelgan T nuqta 0 nuqtadan 0L chizig'iga δ burchak ostida soat milining harakatiga teskari yo'nalishda o'tkazilgan OT chizig'inинг toklar aylanasi bilan kesishishidan hosil bo'ladi ($\operatorname{tg} \delta = D \cdot r_1 / U_1$, bunda $D = m_r \overline{OL}$ – toklar aylanasining amperlarda qo'yilgan diametri).

Doiraviy diagrammadan biror rejim (masalan, A nuqtasi) ning *energetik muvozanati uchun ma'lumotlar quyidagicha aniqlanadi*. Diagrammada asinxron motorga berilgan aktiv quvvat $P_1 - \overline{AC}$ kesma (berilgan quvvat liniyasi 0'G ga tushirilgan perpendikulyar); *elektromagnit quvvat* P_{em} (momentlar masshtabi m_M da – *elektromagnit moment*) – aylana diametri 0L ga o'tkazilgan perpendikulyarning elektromagnit quvvat chizig'i OT (elektromagnit momenti chizig'i) bilan kesishgan nuqtasigacha bo'lgan \overline{AE} kesma; *mexanik quvvat* $P_{mek} - 0L$ chizig'iga perpendikulyar yo'nalishda o'tkazilgan mexanik quvvati chizig'i 0K gacha bo'lgan \overline{AF} kesma; *foydalı*

quvvat $P_2 = 0$ L chizig‘iga perpendikulyar yo‘nalishda o‘tkazilgan foydali quvvati chizig‘i $0''K$ gacha bo‘lgan \overline{AM} kesma.

Avtomatika sistemalarida ishlataladigan asinxron ijrochi motorlar uchun odatda doiraviy diagrammalardan foydalanilmaydi.



9.2- rasm. Motorni yurgazish va tajriba sxemasi

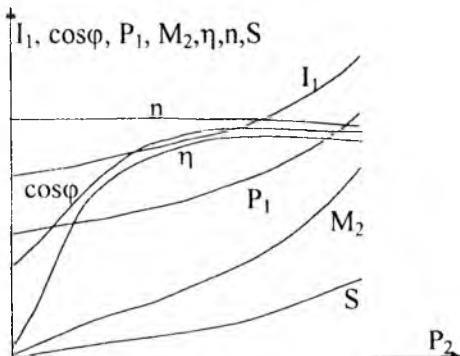
3. Ishni bajarish tartibi va hisobot tayyorlash bo‘yicha uslubiy ko‘rsatmalar

1. Motoring pasportidagi uning normal ish holatini ko‘rsatuvchi nominal kattaliklar hisobot daftarchasiga ko‘chirib yoziladi

2. Motoringning tavsiflarini olish uchun 9.2-rasmdagi sxemadan foydalanañiz o'zgarmas tok generatori faza rotorli asinxron motori uchun Yuklama bo'lib hisoblanadi. Ish tavsifini olish tartibi A-2 ishdagi kabi va o'lchash natijalari 9.3-jadvalga yoziladi. 9.3-jadvalda hisoblanishi kerak bo'lgan kattaliklar A-2 ishdagi formulalar yordamida hisoblanadi va ular yordamida ish tavsiflari $P_1, I_1, \cos\varphi_1, M_2, \eta, S, n = f(P_2)$ quriladi (9.3-rasm).

9.3-jadval

O'lchangan qiymatlar								Hisoblangan qiymatlar							
I_A	I_B	I_C	P_A	P_B	P_C	U_2	I_2	N	P_1	I_1	P_2	S	M_2	$\cos\varphi_1$	η



9.3-rasm. Asinxron motoringning ish tavsifi

Sinov savollari

1. Faza rotorli asinxron motoringning ish tavsifi deb qanday bog'lanishga aytildi?
2. Motoring ish tavsiflari tajribada qanday olinadi?
3. $\eta=f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
4. $S=f(P_2)$ bog'lanishning o'zgarish xarakterini tushuntirib bering.
5. Faza rotorli asinxron motoring aylanish tezligi qanday rostlanadi?
6. Aylanma diagrammanni tajriba yo'li bilan qanday qilib qurish mumkin

FOYDALANILGAN ADABIYOTLAR

- 1. Salimov J.S. Pirmatov N.B** Elektr mashinalari– T.: O'zbekiston faylasuflari milliy jamiyati nashriyoti, 2011. 408 b.
- 2. Salimov J.S. Pirmatov N.B. Bekchanov B.E.** Transformatorlar va avotransformator, – T: «VEKTOR-PRESS» nashriyoti, 2009. 224 b,
- 3. Ibrohimov U.** Elektr mashinalari: T.:O'qituvchi, 2001. 408 b.
- 4. Majidov S.** Elektr mashinalari va elektr yuritma.–T.: O'qituvchi. «Ziyo-Noshir» KShK, 2002. 360 b.
- 5. Кацман М.М.** Справочник по электрическим машинам. Учеб. пособие для студ. образоват. учреждений сред. проф. образования. – М.: Академия, 2005. 480 с.
- 6. Кацман М.М.** Электрические машины. – М.: Высшая шк., 2000. 463 с.
7. Методические руководство к выполнению лабораторных работ по курсу «Асинхронное машина» . -Т: ТашПИ, 1983. 48 с.
- 8. Алиев И.И.** Электрические машины: Учебно–справочное пособие. –М.: ИП РадиоСофт, 2011. 448 с.

MUNDARLJA

1. 1-laboratoriya ishi. Uch fazali ikki chulg'amli transformatornинг salt ishlash, qisqa tutashuv holatlarидаги tavsiyflari va parametrlarini tekshirish	3
2. 2-laboratoriya ishi. Uch fazali ikki chulg'amli transformatorning Yuklama holatidagi tavsiyflari va parametrlarini tekshirish	10
3. 3-laboratoriya ishi. Uch fazali ikki chulg'amli transformatorlarning ularish guruhlarini aniqlash	14
4. 4-laboratoriya ishi. Uch fazali ikki chulg'amli transformatorlarning parallel ishlashi	18
5. 5-laboratoriya ishi. Uch fazali uch chug'amli transformatorning qisqa tutashuv holatini va parametrlarini tekshirish	21
6. 6-laboratoriya ishi. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiyflarini tekshirish ...	27
7. 7-laboratoriya ishi. Qisqa tutashtirilgan rotorli asinxron motorning ish tavsiyflarini tekshirish.....	34
8. 8-laboratoriya ishi. Faza rotorli asinxron motorning salt ishlash va qisqa tutashuv tavsiyflarini tekshirish	41
9. 9-laboratoriya ishi. Faza rotorli asinxron motorning ish tavsiyflarini tekshirish	46
10. Foydalanilgan adabiyotlar	52

Muharrir: K. Sidikova

Musahhih: T.Bahromova

Bosishga ruhsat etildi 26.12.2014 y. Bichimi 60x84 l/16.
Shartli bosma tabog'i 3,3. Nusxasi 50 dona. Buyurtma № 114.

TDTU bosmaxonasida chop etildi. Toshkent sh, Talabalar ko'chasi 54.