

ЎЗБЕКИСТОН РЕСПУБЛИКАСИ
ОЛИЙ ВА ЎРТА МАХСУС ТАЪЛИМ ВАЗИРЛИГИ
ОЛИЙ ТАЪЛИМ ТИЗИМИ ПЕДАГОГ ВА РАҲБАР КАДРЛАРИНИ ҚАЙТА
ТАЙЁРЛАШ ВА УЛАРНИНГ МАЛАКАСИНИ ОШИРИШНИ ТАШКИЛ
ЭТИШ
БОШ ИЛМИЙ-МЕТОДИК МАРКАЗИ

ТОШКЕНТ ДАВЛАТ ТЕХНИКА УНИВЕРСИТЕТИ ҲУЗУРИДАГИ
ПЕДАГОГ КАДРЛАРНИ ҚАЙТА ТАЙЁРЛАШ ВА УЛАРНИНГ
МАЛАКАСИНИ ОШИРИШ ТАРМОҚ МАРКАЗИ

ЭЛЕКТР ЭНЕРГЕТИКА

йўналиши

“ЭЛЕКТР ТАРМОҚЛАРИДА ИСРОФЛАРНИ ҲИСОБЛАШ ВА
КАМАЙТИРИШ МАСАЛАЛАРИ”

модули бўйича

ЎҚУВ-УСЛУБИЙ МАЖМУА

ТОШКЕНТ -2021

Мазкур ўқув-услубий мажмуа Олий ва ўрта маҳсус таълим вазирлигининг
2020 йил 7 декабрдаги 648 сонли буйруғи билан тасдиқланган ўқув дастур асосида
тайёрланди

Тузувчи: ТДТУ, “Электр станциялари, тармоқлари ва
тизимлари” кафедраси мудири, т.ф.д.,
проф. Т.Ш Гайибов

Тақризчи: ТДТУ, т.ф.д., профессор Н.Пирматов

Ишчи ўқув-услубий мажмуа Тошкент давлат техника университети
Кенгashi-нинг 2020 йил 18 декабрдагидаги 4 сонли йиғилишида кўриб чиқилиб,
фойдаланишга тавсия этилди.

МУНДАРИЖА

I. ИШЧИ ДАСТУР	4
II. МОДУЛНИ ЎҚИТИШДА ФОЙДАЛАНИЛАДИГАН ИНТЕРФАОЛ ТАЪЛИМ МЕТОДЛАРИ	12
III. НАЗАРИЙ МАТЕРИАЛЛАР	19
IV. АМАЛИЙ МАШГУЛОТ МАТЕРИАЛЛАРИ	54
V. ГЛОССАРИЙ	71
VI. ФОЙДАЛАНГАН АДАБИЁТЛАР.....	75

I. ИШЧИ ДАСТУР

КИРИШ

Дастур Ўзбекистон Республикасининг 2020 йил 23 сентябрда тасдиқланган “Таълим тўғрисида”ги Конуни, Ўзбекистон Республикаси Президентининг 2017 йил 7 февраль “Ўзбекистон Республикасини янада ривожлантириш бўйича Ҳаракатлар стратегияси тўғрисида”ги ПФ-4947-сон, 2019 йил 27 август “Олий таълим муассасалари раҳбар ва педагог кадрларининг узлуксиз малакасини ошириш тизимини жорий этиш тўғрисида”ги ПФ-5789-сон, 2019 йил 8 октябрь “Ўзбекистон Республикаси олий таълим тизимини 2030 йилгача ривожлантириш концепциясини тасдиқлаш тўғрисида”ги ПФ-5847-сонли Фармонлари ҳамда Ўзбекистон Республикаси Вазирлар Маҳкамасининг 2019 йил 23 сентябрь “Олий таълим муассасалари раҳбар ва педагог кадрларининг малакасини ошириш тизимини янада такомиллаштириш бўйича қўшимча чора-тадбирлар тўғрисида”ги 797-сонли Қарорида белгиланган устувор вазифалар мазмунидан келиб чиқсан ҳолда тузилган бўлиб, у олий таълим муассасалари педагог кадрларининг касб маҳорати ҳамда инновацион компетентлигини ривожлантириш ҳамда олий таълим муассасалари педагог кадрларининг касбий компетентлигини мунтазам ошириб боришни мақсад қиласди.

Ушбу ишчи ўқув дастурда энергетика тараққиётининг замонавий ҳолати, энергетик ишлаб чиқаришнинг экологик муаммолари ва уларни ҳал этиш йўллари, интеллектуал электр тизимлари, энергияни аккумуляциялаш муаммолари, бирлашган энергетика тизимлари, электр энергиясини узатиш, тақсимлаш ва истеъмол қилиш жараёнида энергетик самарадорликни ошириш усулларини ўрганиш бўйича муаммолар баён этилган.

Модулнинг мақсади ва вазифалари

Модулнинг мақсади: Электр тармоқларидаги исрофларнинг турлари ва уларни ҳисоблаш усуллари, электр тармоқларидаги исрофларга таъсир этувчи асосий факторлар ва параметрлар, электр тармоқларидаги исрофларни камайтириш ва кучланишни ростлаш усулларининг ўзаро боғлиқлиги; электр

тармоқларидаги исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш; ёпиқ занжирли электр тармоқларида исрофларни камайтириш тадбирлари; ёпиқ занжирли электр тармоқларида реактив қаршиликни компенсациялаш ва трансформациялаш коэффициентини ростлаш орқали камайтириш усуллари бўйича билим. кўникма ва малакаларини ривожлантириш.

Модулнинг вазифалари:

- электр тармоқларида исрофларнинг турларини ўрганиш;
- электр тармоқларидаги исрофларни ва уларнинг ташкил этувчиларини ҳисоблаш усулларини ўрганиш;
- электр тармоқларида исрофларни унинг тугунларидаги кучланишлар бўйича чегаравий шартларни эътиборга олиб камайтириш усулларини ўрганиш;
- электр тармоқларидаги исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш усулларини ўрганиш ва улардан фойдаланиш бўйича билимларни шакллантириш;
- ёпиқ занжирли электр тармоқлари исрофларни реактив қаршиликни компенсациялаш орқали камайтириш бўйича билимларни ҳосил қилиш;
- ёпиқ занжирли электр тармоқлари исрофларни контурдаги трансформаторларнинг трансформациялаш коэффициентларини ростлаш орқали камайтириш бўйича билимларни ҳосил қилиш.

Модул бўйича тингловчиларнинг билими, кўникмаси, малакаси ва компетенцияларига қўйиладиган талаблар

“Электр тармоқларида исрофларни ҳисоблаш ва камайтириш тадбирлари” курсини ўзлаштириш жараёнида амалга ошириладиган масалалар доирасида:

Тингловчи:

- электр тармоқларида исрофларнинг урларга ажратилиши;
- электр тармоқларида исрофларни ва уларнинг ташкил этувчиларини ҳисоблаш усуллари;
- электр тармоқларидаги исрофларни камайтириш ва кучланишни ростлаш масалалари ўртасидаги боғлиқлик;

- электр тармоқларида истрофларни реактив қувватни компенсациялаб камайтириш усуллари;
- ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усуллари;
- ёпик занжирли электр тармоқларини бир жинсли кўринишга келтириш усуллари ҳақида **билимларга эга бўлиши**;

Тингловчи:

- электр тармоқларида истрофларни ва уларнинг ташкил этувчиларини ҳисоблаш;
- электр тармоқларида истрофларни кучланиш бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиб камайтириш усулларини қўллаш;
- электр тармоқларида истрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш усулларидан фойдаланиш;
- ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усулларини қўллаш бўйича **кўникма ва малакаларини эгаллаши**;

Тингловчи:

- эгаллаган билим ва кўникмаларга асосланган ҳолда электр тармоқларида истрофлар ва уларнинг ташкил этувчиларини ҳисоблаш масалаларини ҳал этиш;
- электр тармоқларида истрофларни минимумга келтириш учун реактив қувват компенсаторининг қувватини ҳисоблаш;
- электр тармоқларидаги истрофларни камайтиришда кучланиш бўйича чегаравий шартларни эътиборга олиш;
- ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни минимумга келтириш учун реактив қаршилик компенсаторининг параметрларини аниqlаш;
- ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни минимумга келтириш учун контурдаги трансформаторнинг оптимал трансформациялаш коэффициентини танлаш бўйича **компетенцияларни эгаллаши лозим**.

Модулни ташкил этиш ва ўтказиш бўйича тавсиялар

“Электр тармоқларида истрофларни ҳисоблаш ва камайтириш тадбирлари” курси маъруза ва амалий машғулотлар шаклида олиб борилади.

Курсни ўқитиши жараёнида таълимнинг замонавий методлари, педагогик технологиялар ва ахборот-коммуникация технологиялари қўлланилиши назарда тутилган:

- маъруза дарсларида замонавий компьютер технологиялари ёрдамида презентацион ва электрон-дидактик технологиялардан;
- ўтказиладиган амалий машғулотларда техник воситалардан, экспресс-сўровлар, тест сўровлари, ақлий ҳужум, гуруҳли фикрлаш, кичик гуруҳлар билан ишлаш, коллоквиум ўтказиш, ва бошқа интерактив таълим усулларини қўллаш назарда тутилади.

Модулнинг ўқув режадаги бошқа модуллар билан боғлиқлиги ва узвийлиги

“Электр тармокларида исрофларни хисоблаш ва камайтириш тадбирлари” модули ўқув режанинг маҳсус фанлар блокидаги “Қайта тикланувчан ва муқобил энергия манъбалари”, “Энергия самарадорлиги муаммолари” ва “Электр энергия назорати ва ҳисобининг автоматлаштирилган ахборот-ўлчов тизимлари” фанлари билан узвий боғлиқдир. Шу билан бир қаторда модулни ўзлаштиришда ўқув режанинг бошқа блоклари фанлари билан муайян боғлиқлик мавжуддир.

Модулнинг олий таълимдаги ўрни

Ўзбекистон Республикасининг энергетика тизимини замонавий юқори даражадаги самарадорликка эга бўлган жиҳозлар ва қурилмалар ҳисобига ривожлантириш, энергия ресурсларидан фойдаланиш, электр энергиясини ишлаб чиқариш, узатиш, тақсимлаш, ўзгартириш ва истеъмол қилишда юқори самарадорликка эришиш ўта долзарб масала ҳисобланади. Ушбу муаммони ҳал этишда биринчи навбатдаги вазифа замонавий талабларга жавоб берувчи мутахассисларни тайёрлаш ҳисобланади. Шу сабабли бундай мутахассисларни тайёрлаш учун ушбу соҳа бўйича таълим берувчи олий таълим тизими ўқитувчиларининг малакасини оширишда “Электр тармокларида исрофларни хисоблаш ва камайтириш тадбирлари” фани алоҳида ўринни эгаллайди.

Модул бўйича соатлар тақсимоти

№	Модул мавзулари	Тингловчининг ўқув юкламаси, соат			
		Жами	Назарий	Амалий машғулот	Кўчма машғулот
1.	Электр тармоқларидағи исрофлар ва уларни ҳисоблаш	4	2	2	
2.	Электр тармоқларидағи исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш	4	2	2	
3	Ёпик занжирли электр тармоқларида исрофларни камайтириш усуллари	4	2	2	
4 .	Электр тармоқларида исрофларни камайтиришда кучланиш бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиш.	2		4	
	Жами:	18	8	10	

НАЗАРИЙ МАШҒУЛОТЛАР МАЗМУНИ

1-мавзу: Электр тармоқларидағи исрофлар ва уларни ҳисоблаш

Электр тармоқларидағи исрофларнинг турларга ажратилиши. Электр тармоқларидағи исрофлар боғлиқ бўлган асосий факторлар. Юклама, салт ишлаш ва тижорий исрофлар.

Электр тармоқларидағи исрофларни ҳисоблаш усуллари. Салт ишлаш исрофларни аниқлаш. Тижорий исрофларни аниқлаш.

Юклама графиклари. Юклама исрофларини ҳисоблаш. Исрофларни максимал юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш. Исрофларни ўртача юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш. Исрофларни юклама графигидан фойдаланиб ҳисоблаш.

2-мавзу: Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда қувват ва энергия исрофларини ҳисоблаш

Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда қувват ва энергия исрофларининг ташкил этувчилари. Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда қувват ва энергия исрофларини юклама графиги бўйича ҳисоблаш. Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда қувват ва энергия исрофларини максимал юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш.

3-мавзу: Электр тармоқларидағи исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш

Турли конфигурациядаги ва кучланишдаги электр тармоқларида реактив қувват компесаторларининг исрофни минимумга келтирүвчи қувватларини ҳисоблаш.

Электр тармоқларида исрофларни камайтириш учун фойдаланилувчи компенсаторларнинг ўтнатилиш жойларини аниқлаш.

4-мавзу: Ёпиқ занжирли электр тармоқларида исрофларни камайтириш усуллари

Ёпиқ занжирли электр тармоқларидаги исрофлар боғлиқ бўлган асосий факторлар. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида исрофларни контурни бир жинсли кўринишга келтириш орқали камайтириш. Контурни бир жинсли кўринишга келтириш усуллари.

Ёпиқ занжирли электр тармоқларида исрофларни реактив қаршиликни компенсациялаш орқали камайтириш. Бўйлама компенсацяловчи курилма параметрларини аниқлаш.

Ёпиқ занжирли электр тармоқларида исрофларни ростловчи трансформаторнинг трансформациялаш коэффициентини оптималлаш орқали камайтириш.

АМАЛИЙ МАШГЛОТЛАР МАЗМУНИ

1- амалий машғулот: Электр тармоқларидаги исрофлар ва уларни ҳисоблаш.

Электр тармоқларидаги исрофларни юклама қуввати ва графиги бўйича ҳисоблаш. Электр тармоқларидаги исрофларни максимал юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш. Электр тармоқларидаги исрофларни ўртача юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш. Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда қувват ва энергия исрофларини ҳисоблаш.

Салт ишлаш исрофларини аниқлаш. Тижорий исрофларни аниқлаш.

2- амалий машғулот: Электр узатиш линиялари ва трансформаторларда истрофларни ҳисоблаш.

Электр узатиш линиялари ва трансформаторлардаги истрофларнинг ташкил этувчилири. Электр узатиш линиялари ва трансформаторлардаги истрофларни юклама графиги бўйича ҳисоблаш.

Электр узатиш линиялари ва трансформаторлардаги истрофларни максимал юклама ва ундан фойдаланиш вақти бўйича ҳисоблаш. Электр узатиш линиялари ва трансформаторлардаги салт ишлаш истрофларини аниқлаш.

3- амалий машғулот: Электр тармоқларидағи истрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш.

Турли конфигурациядаги ва кучланишдаги электр тармоқларида қувват ва энергия истрофларини реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш.

Турли конфигурациядаги ва кучланишли электр тармоқларида қувват ва энергия истрофларни минимумга келтириш учун реактив қувват компенсаторлари ўрнатилувчи пунктларни аниқлаш.

4- амалий машғулот: Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усуллари.

Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофнинг минимал бўлишини таъминловчи оптималь қувват оқимларини ҳисоблаш.

Оптималь қувват оқимларини контурни очиш орқали таъминлаш. Оптimal қувват оқимларини реактив қаршиликни компенсациялаш орқали таъминлаш. Оптimal қувват оқимларини ростловчи трансформаторларнинг трансформациялаш коэффициентларини танлаш орқали таъминлаш.

5- амалий машғулот: Электр тармоқларида истрофларни камайтиришда кучланиш бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиш.

Истрофларни камайтириш мақсадида реактив қувватни компенсациялаш ва кучланишнинг унга боғлиқлиги. Электр тармоқларида кучланишнинг рухсат этилган қийматлари.

Иstroфларни камайтириш мақсадида реактив қувватни компенсациялашда кучланишнинг қиймати бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиш.

ТАЪЛИМНИ ТАШКИЛ ЭТИШ ШАКЛЛАРИ

Таълимни ташкил этиш шакллари аниқ ўқув материали мазмуни устида ишлаётганда ўқитувчини тингловчилар билан ўзаро ҳаракатини тартиблаштиришни, йўлга қўйишни, тизимга келтиришни назарда тутади.

Модулни ўқитиши жараёнида қуидаги таълимнинг ташкил этиш шаклларидан фойдаланилади:

- маъруза;
- амалий машғулот;
- мустақил таълим.

Ўқув ишини ташкил этиш усулига кўра:

- жамоавий;
- гурӯҳли (кичик гурӯҳларда, жуфтликда);
- якка тартибда.

Жамоавий ишлаш – Бунда ўқитувчи гурӯҳларнинг билиш фаолиятига раҳбарлик қилиб, ўқув мақсадига эришиш учун ўзи белгилайдиган дидактик ва тарбиявий вазифаларга эришиш учун хилма-хил методлардан фойдаланади.

Гурӯҳларда ишлаш – бу ўқув топширигини ҳамкорликда бажариш учун ташкил этилган, ўқув жараёнида кичик гурӯҳларда ишлашда (3 тадан – 7 тагача иштирокчи) фаол роль ўйнайдиган иштирокчиларга қаратилган таълимни ташкил этиш шаклидир. Ўқитиши методига кўра гурӯҳни кичик гурӯҳларга, жуфтликларга ва гурӯҳларора шаклга бўлиш мумкин.

Бир турдаги гурӯҳли иш ўқув гурӯҳлари учун бир турдаги топширик бажаришни назарда тутади.

Табақалашган гурӯҳли иш гурӯҳларда турли топшириқларни бажаришни назарда тутади.

Якка тартибдаги шаклда - ҳар бир таълим олувчига алоҳида- алоҳида мустақил вазифалар берилади, вазифанинг бажарилиши назорат қилинади.

П.МОДУЛНИ ЎҚИТИШДА ФОЙДАЛАНИЛАДИГАН ИНТЕРФАОЛ

ТАЪЛИМ МЕТОДЛАРИ

“АҚЛИЙ ҲУЖКУМ” МЕТОДИ

Метод талабаларни мавзу хусусида кенг ва ҳар томонлама фикр юритиш, ўз тасаввурлари, ғояларидан ижобий фойдаланишга доир кўникма, малакаларни ҳосил қилишга рағбатлантиради. У ёрдамида ташкил этилган машғулотларда ихтиёрий муаммолар юзасидан бир неча оригинал (ўзига хос) ечимларни топиш имконияти туғилади. Метод мавзу доирасида маълум қарашларни аниқлаш, уларга муқобил ғояларни танлаш учун шароит яратади.

Уни самарали қўллашда қўйидаги қоидаларга амал қилиш лозим:

Муаммо (ёки мавзу)ни аниқлаш

Машғулот жараёнида амал қилинадиган шартларни белгилаш

Билдирилаётган ғояларни уларнинг муаллифлари томонидан
асосланишига эришиш ва уларни ёзib олиш, қофзлар ғоя
(ёки фикр)лар билан тўлгандан сўнг ёзув тахтасига осиб қўйиш

Билдирилган фикр, янги ғояларнинг турлича ва қўп миқдорда бўлишига
эътибор қаратиш

Талабанинг бошқалар билдирилган фикрларни ёдда
сақлаши, уларга таяниб янги фикрларни билдириши
ва улар асосида муайян хўлосаларга келишига

Талабалар томонидан мустақил фикр юритилиши, шахсий
фикрларнинг илгари сурилиши учун қулай муҳит яратиш

Илгари сурилган ғояларни янада бойитиш

Бошқалар томонидан билдирилган фикр (ғоя)лар устидан
кулиш, кинояли шарҳларнинг билдирилишига йўл қўймаслик

Янги ғояларни билдириш давом этаётган экан, муаммонинг
ягона тўғри ечимини эълон қилишга шошилмаслик

Машғулотда методни қўллашда қўйидагиларга эътибор қаратиш лозим:

Ўқувчи (талаба)ларни муаммо доирасида кенг фикр юритишга ундаш, улар томонидан мантиқий фикрларнинг билдирилишига эришиш

Ҳар бир ўқувчи (талаба) томонидан билдирилаётган фикрлар рағбатлантирилиб борилади, билдирилган фикрлар орасидан энг мақбуллари танлаб олинади; фикрларнинг рағбатлантирилиши навбатдаги янги фикрларнинг туғилишига олиб келади

Ҳар бир ўқувчи (талаба) ўзининг шахсий фикрларига асосланиши ва уларни ўзгартириши мумкин; аввал билдирилган фикрларни умумлаштириш, туркумлаштириш ёки уларни ўзгартириш илмий асосланган фикрларнинг шаклланишига замин ҳозирлайди

Машғулотда ўқувчи (талаба)лар фаолиятини стандарт талаблар асосида назорат қилиш, улар томонидан билдириладиган фикрларни баҳолашга йўл қўйилмайди (зоро, фикрлар баҳоланиб борилса, ўқувчи (талаба)лар диққатларини шахсий фикрларни ҳимоя қилишга қаратади, оқибатда янги фикрлар илгари сурilmайди; методни қўллашдан кўзланган асосий мақсад ўқувчи (талаба)ларни муаммо бўйича кенг фикр юритишга ундаш эканлигини ёдда тутиб, уларни баҳолаб боришдан воз кечишидир)

Ақлий хужум методининг мавзуга қўлланилиши: Фикрлаш чун бериладиган саволлар:

1. Туғри алоқа каналлари қандай вазифани бажаради?
2. Хисоблагичларнинг бирламчи ахборотлари қандай аниқланади?
3. Интерфейс узгартиргичларининг ишлаш принципи қандай?
4. Мултиплексор орқали хисоблагичларда сўров ўтказилиши билан ЭНАТни қандай ташкил этилади?
5. Модем орқали хисоблагичларда сўров утказилиши билан ЭНАТни қандай ташкил этилади?.

“ЕЛПИГИЧ” МЕТОДИ

Бу методи мураккаб, кўптармоқли, мумкин қадар, муаммо характеридаги мавзуларни ўрганишга қаратилган.

Методининг моҳияти шундан иборатки, бунда мавзунинг турли тармоқлари бўйича бир йўла ахборот берилади. Айни пайтда, уларнинг ҳар бири алоҳида нуқталардан муҳокама этилади. Масалан, ижобий ва салбий томонлари, афзаллик, фазилат ва камчиликлари, фойда ва заарлари белгиланади.

Бу интерфаол методи танқидий, таҳлилий, аниқ мантиқий фикрлашни муваффақиятли ривожлантиришга ҳамда ўз гоялари, фикрларини ёзма ва оғзаки шаклда ихчам баён этиш, ҳимоя қилишга имконият яратади.

“Елпигич” методи умумий мавзунинг айрим тармоқларини муҳокама қилувчи кичик гуруҳларнинг, ҳар бир қатнашувчининг, гуруҳнинг фаол ишлашига қаратилган.

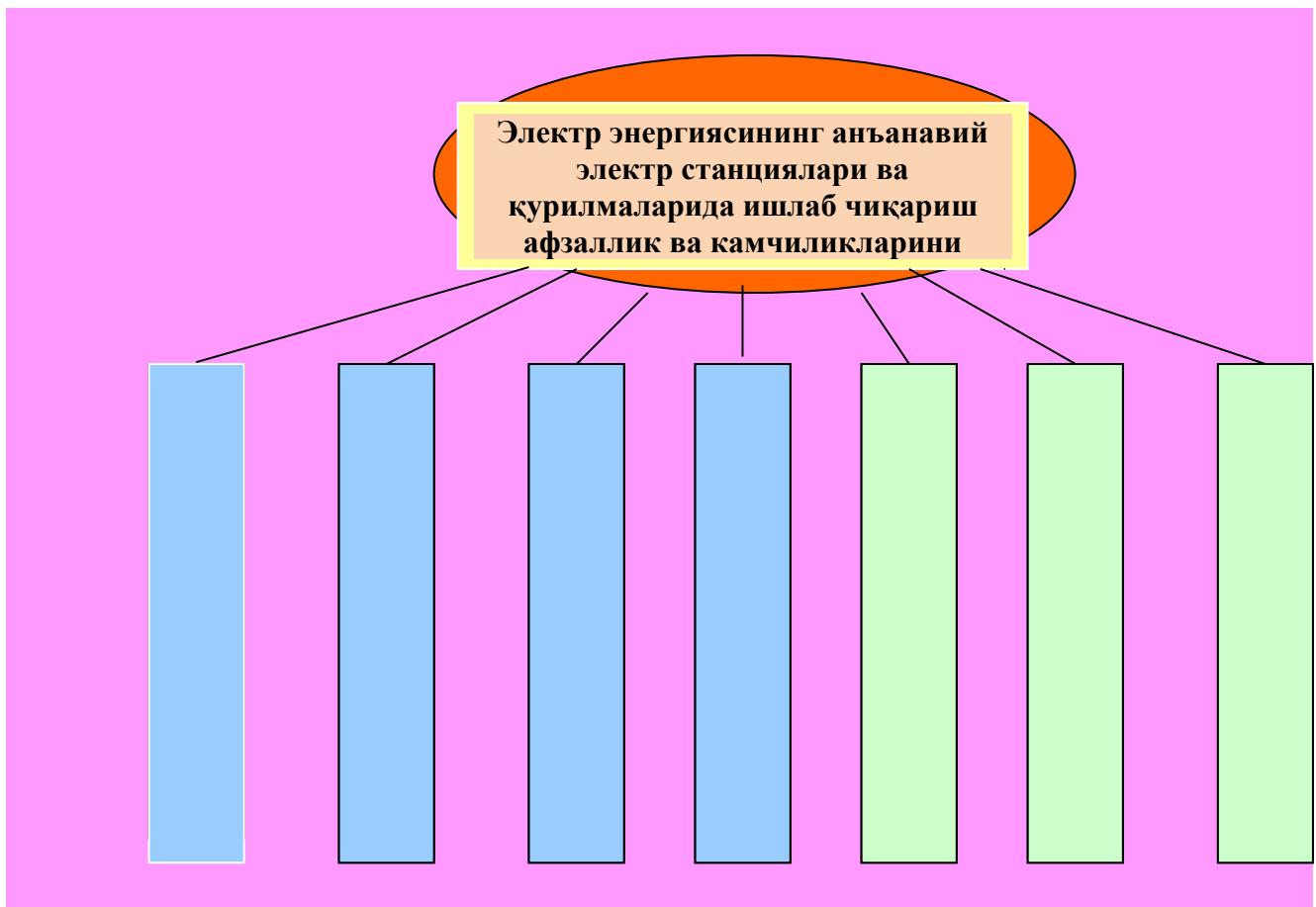
“Елпигич” методи умумий мавзуни ўрганишнинг турли босқичларда қўлланиши мумкин.

-бошида: ўз билимларини эркин фаолаштириш;

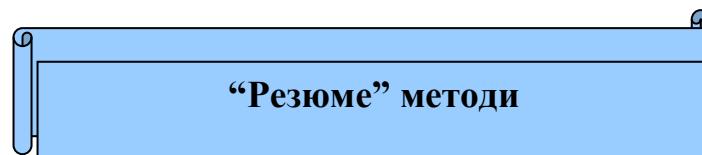
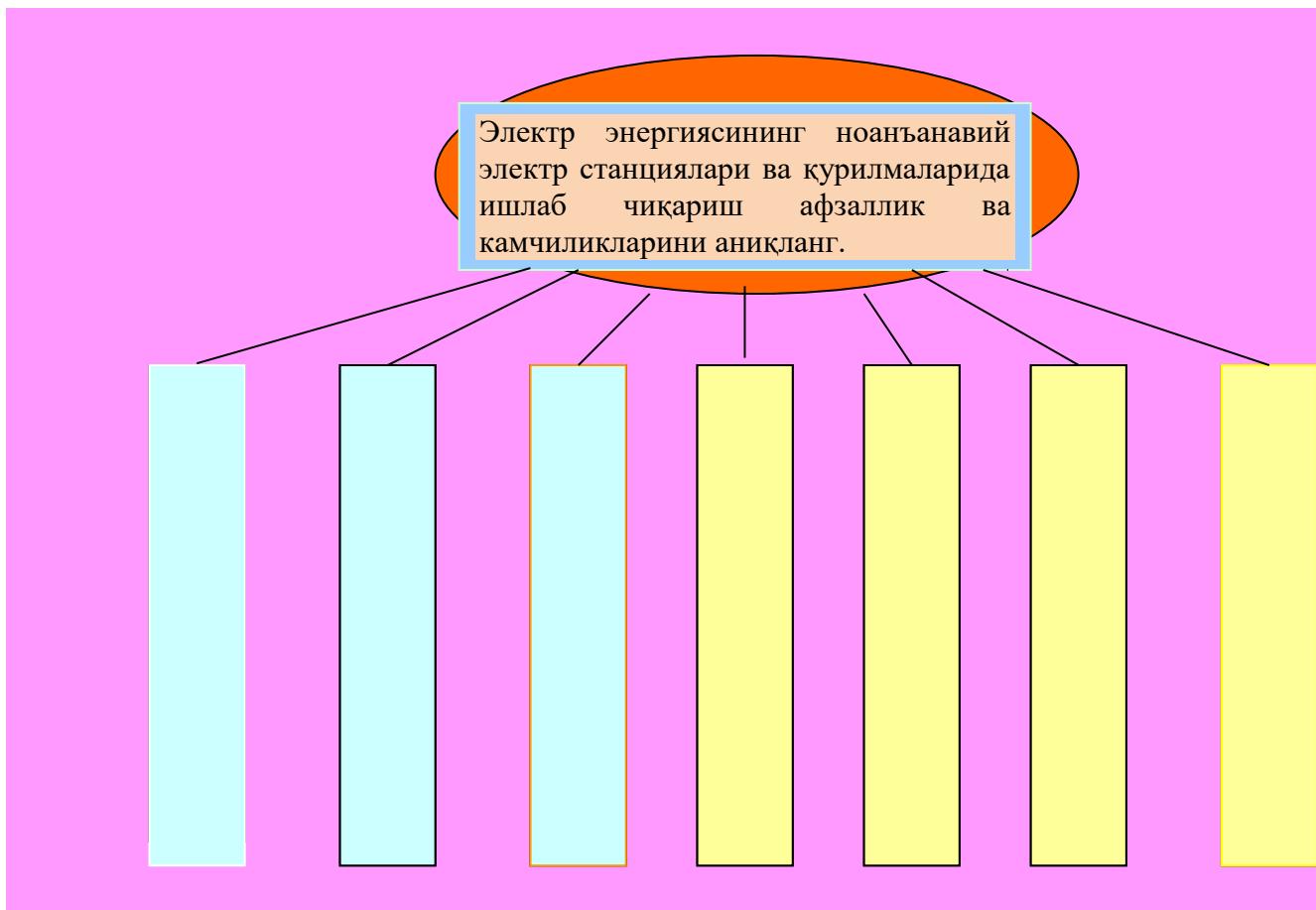
-мавзуни ўрганиш жараёнида: унинг асосларини чуқур фаҳмлаш ва англаб этиш;

-якунлаш босқичида: олинган билимларни тартибга солиш.

1-гурухга вазифа:



2-гурухга вазифа:



“Резюме” методи- мураккаб, қўп тармоқли мумкин қадар муаммоли мавзуларни ўрганишга қаратилган. Унинг моҳияти шундан иборатки, бунда бир йўла мавзунинг турли тармоқлари бўйича ахборот берилади. Айни пайтда уларнинг ҳар бири алоҳида нуқталардан муҳокама этилади. Масалан: ижобий ва салбий томонлари афзалик ва камчиликлар, фойда ва заарлар белгиланади. Ушбу методнинг асосий мақсади таълим олувчиларнинг эркин, мустақил, таққослаш асосида мавзудан келиб чиқсан ҳолда ўқув муаммосини ечимини топишга ҳам керакли хулюса ёки қарор қабул қилишга, жамоа ўз фикрини билан таъсир этишга, уни маъқуллашга, шунингдек, берилган муаммони ечишга мавзуга умумий тушунча беришда ўтилган мавзулардан эгалланган билимларни қўллай олиш ўргатиши.

Мавзуга қўлланилиши: Маъруза дарсларида, семинар, амалий ва лаборатория машғулотларни якка ёки кичик гурӯҳлар ажратилган тартиб ўтказиш, шунингдек, ўйга вазифа беришда ҳам қўллаш мумкин. Машғулот фойдаланиладиган воситалар: А-3, А-4 форматдаги қоғозларида (гурӯх сонига қараб) тайёрланган тарқатма материаллар маркерлар ёки рангли қаламлар.

“Резюме” методини амалга ошириш босқичлари:

- Таълим берувчи таълим олувчиларнинг сонига қараб 3-4 кишидан иборат кичик гурӯх ажратилади;
- Таълим берувчи машғулотнинг мақсади ва ўтказилиш тартиби билан таништиради ва ҳар бири кичик гурӯх қоғознинг юқори қисмига ёзув бўлган яъни асосий вазифа, унда ажратилган ўқув вазифалари ва уларни ечиш йўллари белгиланган, хулоса ёзма баён қилинадиган варакларни тарқатади;
- Ҳар бир гурӯх аъзолари топшириқ бўйича уларнинг афзаллиги ва камчиликларини аниқлаб, ўз фикрларини маркерлар ёрдамида ёзма тарзда баён этадилар. Ёзма баён этилган фикрлар асосида ушбу муаммонинг ечимини топиб, энг мақбул вариант сифатида умумий хулоса чиқарадилар;
- Кичик гурӯх аъзолари бири тайёрланган материалнинг жамоа номидан тақдимот этади. Гурӯхнинг ёзма баён этган фикрлари ўқиб эшиттиради, лекин хулоса қисми билан таништирилмайди;
- Таълим берувчи бошқа кичик груҳлардан тақдимот этган гурӯхнинг хулоасини сўраб, улар фикрини аниқлайди ва ўз хулосалари билан таништиради;
- Таълим берувчи гурӯҳлар томонидан берилган фикрлар ёки хулосаларга изоҳ бериб, уларни баҳолайди, сўнги машғулотни якунлайди.

Методнинг мавзуга қўлланилиши:

Электроэнергия турлари					
Қуёш ёрдамида ишлаб чиқарилган электроэнергия	Шамол ёрдамида ишлаб чиқарилган электроэнергия	Сув ёрдамида ишлаб чиқарилган электроэнергия			
Афзаллиги	Камчили	Афзаллиги	Камчилиги	Афзаллиги	Камчилиги

	ГИ				

Хулоса:

III. НАЗАРИЙ МАТЕРИАЛЛАР

1-мавзу: Электр тармоқларидағи исрофлар ва уларни ҳисоблаш.

Режа:

1. Электр тармоқларидағи исрофларни турларга ажратиши.
2. Электр тармоқларида электр энергия исрорфини ҳисоблаш усуллари.

Таянч сўз ва иборалар: Энергетика, энергия, электр тармоқ, линия трансформатор, қувват исрофи, энергия исрофи, максимал юклама, максимал юкламадан фойдаланиш вақти, максимал исрофлар вақти.

1.1. Электр тармоқларидағи исрофларни турларга ажратиши.

Электр тармоқларида исрофларни камайтириш ёқилғини иқтисод қилишнинг муҳим манбаларидан биридир.

Электр энергия исрофларини таҳлил қилишда исроф қуидаги турларга ажратилади:

- исрофнинг ҳисобот қиймати;
- исрофнинг ҳисобий ёки техник қиймати;
- тижорий исрофлар.

Ҳисобот исрофи тармоққа берилувчи (ишлаб чиқарилувчи) ва истеъмолчилар қабул қилиб олган, қуйд этиш асбобларида қайд этилган энергияларнинг айирмасига teng.

Ҳисобий ёки техник исрофлар электр тармоқларининг элементларида уларнинг ҳисобий ва ҳолат параметрларига боғлиқ ҳолда аниқланувчи исрофлардир.

Тижорий исрофлар ҳисобот ва ҳисобий (техник) исрофларнинг айирмасига teng бўлгани ҳолда қайд этиш ва ўлчаш асбобларининг хатоликлари, қайд этилмаган электр энергияси, электр энергиясидан рухсатсиз фойдаланиш кабиларни ўз ичига олади.

1.2. Электр тармоқларида электр энергия исрорфини ҳисоблаш усуллари.

Электр энергияни станциялардан истеъмолчиларга узатиш жараёнида ўтказгичларни қизиши, электромагнит майдоннинг ҳосил бўлиши ва бошқа эфектларга бу энергиянинг бир қисми исроф бўлади.

Электр тармоқнинг ҳар қандай элементида электр энергия исрофи юкламанинг характеристи ва қурилаётган вақт жараёнида унинг ўзгаришига боғлиқ. Ўзгармас юклама билан ишлаб, ΔP актив қувват исрофига эга бўлган ЭУЛда t вақт давомида исроф бўлувчи энергия қуйидагича аниқланади:

$$\Delta W = \Delta Pt . \quad (1)$$

Агар юклама йил давомида ўзгариб турса, у ҳолда электр энергия исрофини турли усуллар ёрдамида ҳисоблаш мумкин. Мавжуд барча усулларни фойдаланилувчи математик моделга боғлиқ равишда иккита катта группага бўлиш мумкин. Булар – аниқ ва эҳтимолий-статистик усуллардир.

Электр энергия исрофини ҳисоблашнинг энг аник усули –бу шохобчаларнинг юклама графиклари бўйича аниқлашдир. Бунда ҳисоблаш юклама графигининг ҳар бир даражаси учун қувват исрофларини аниқлаш ва уларнинг йиғиндинисини топишни кўзда тутади. Бу усул баъзан график интерполяцияш усули деб юритилади.

Юклама графиклари суткалик ва йиллик юклама графикларига бўлинади. Суткалик графиклар юклама қувватларини сутка давомида йиллик графиклар эса йил давомида ўзгаришини ифодалайди. Йиллик график баҳорги-ёзги ва қузги-қишки даврлар учун характерли суткалик графиклар асосида қурилади. Йиллик энергия исрофини ҳисоблашда давомийлик бўйича юклама графикларидан фойдаланилади. Бундай графикни ҳосил қилиш қуйидаги тартибда амалга оширилади. Бу графикнинг бошланғич ординатаси максимал юкламага teng қилиб қабул қилинади. Суткалик графиклар бўйича турли типдаги суткалар сонини ҳисобга олиб (шанба, якшанба, душанба, иш куни) юклама қувватининг ҳар бир қиймати учун у йил давомидаги соатлар сони аниқланади. Аввало, максимал юклама ўринли бўлган вақт, сўнгра юклама қувватининг бошқа қийматлари учун (камайиб бориш тартибida) вақт ораликлари аниқланади.

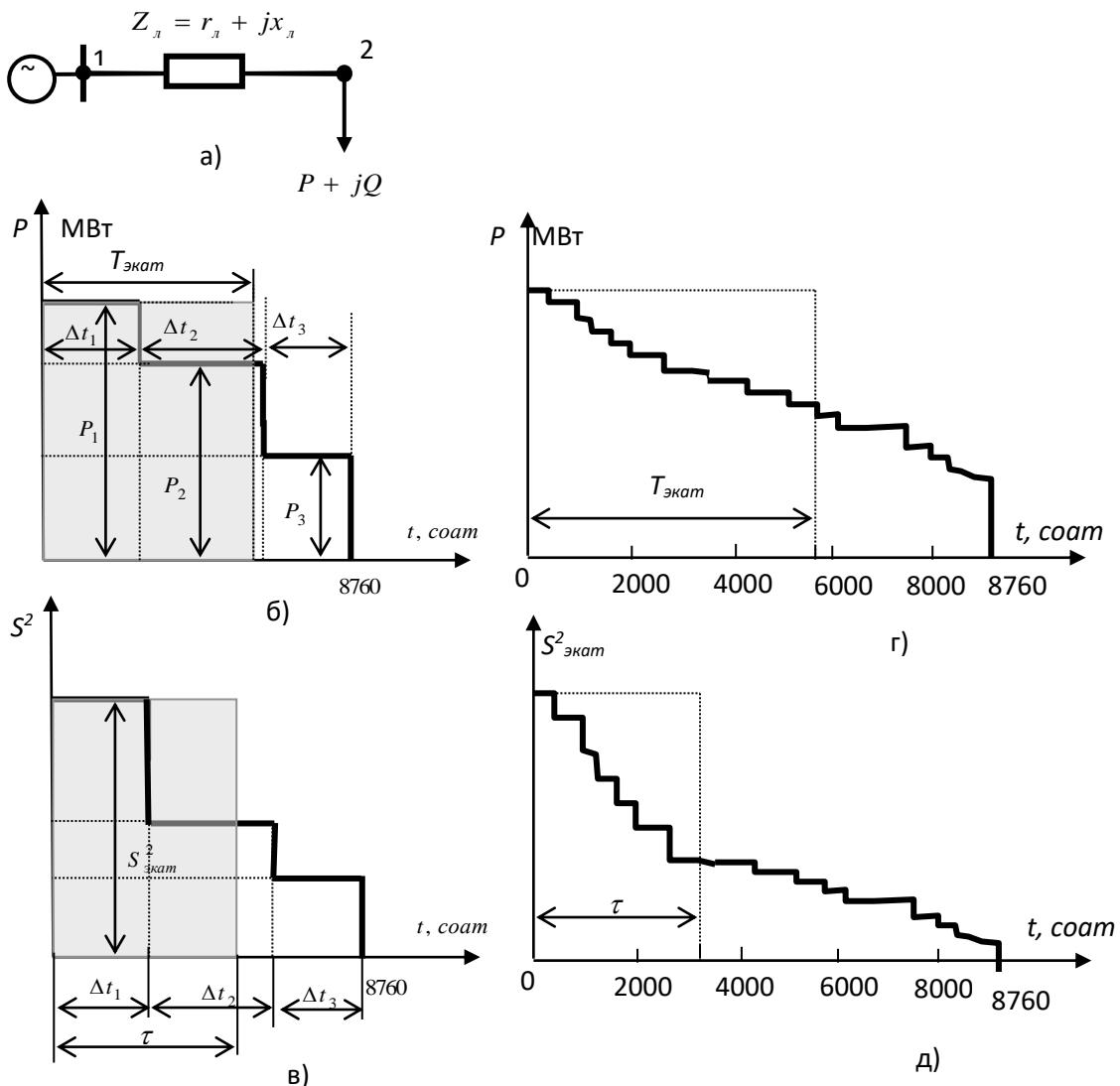
Йиллик юклама графиги бўйича йиллик энергия исрофини аниқлаш мумкин. Бунинг учун ҳар бир ҳолат учун қувват ва энергия исрофлари аниқланади. Сўнгра, бу исрофлар қўшилади ва йиллик электр энергия исрофи аниқланади.

Мисол тариқасида уч пафонали юклама графигини (1,б-расм) оламиз. Юклама P_1 бўлган ҳолат учун 1,а-расмдаги ЭУЛда қувват исрофи қуйидагича ҳисобланади:

$$\Delta P_1 = \frac{S_1^2}{U_1^2} r_x . \quad (2)$$

Электр энергия исрофини ушбу ҳолат учун қувват исрофини шу ҳолатнинг давомийлик вақтига кўпайтириш орқали топамиз:

$$\Delta W_1 = \Delta P_1 \Delta t_1 . \quad (3)$$



1-расм. Электр энергия исрофини юклама графиги ва максимал исрофлар вақти бўйича топиш:

а – ЭУЛнинг алмаштириш схемаси; б,г – уч пағонали ва кўп пағонали юклама графиклари; в,г – уч пағонали ва кўп пағонали S^2 графиклари

Қолган ҳолатлар учун ҳам электр энергия исрофи шу тартибда топилади.

Юклама P_2 бўлган ҳолат учун

$$\Delta P_2 = \frac{S_2^2}{U_2^2} r_a ; \quad (4)$$

$$\Delta W_2 = \Delta P_2 \Delta t_2 , \quad (5)$$

юклама P_3 бўлган ҳолат учун

$$\Delta P_3 = \frac{S_3^2}{U_3^2} r_a . \quad (6)$$

$$\Delta W_3 = \Delta P_3 \Delta t_3 . \quad (7)$$

Юқоридагилардан келиб чиқиб, N та пағонага эга бўлган кўп пағонали юклама графикининг i -пағонаси учун қувват ва йил давомидаги энергия исрофлари қуйидаги формулалар бўйича аниқланади:

$$\Delta P_i = \frac{S_i^2}{U_i^2} r_a , \quad i = 1, \dots, N , \quad (8)$$

$$\Delta W = \sum_{i=1}^N \Delta P_i \Delta t_i . \quad (9)$$

Бу ерда Δt_i -юклама графикининг i -пағонаси давомийлиги.

Δt_i вақт давомида трансформаторда қувват ва энергия исрофлари қуйидаги-ча ҳисобланади:

$$\Delta P = \Delta P_k \left(\frac{S_{2i}}{S_{nom}} \right)^2 + \Delta P_c ; \quad (10)$$

$$\Delta W = \left[\Delta P_k \left(\frac{S_{2i}}{S_{nom}} \right)^2 + \Delta P_c \right] \Delta t_i . \quad (11)$$

Бу ерда ΔP_{κ} , ΔP_c - мос равища трансформаторнинг миси ва пўлатида исроф бўлувчи қувват; S_{2i} - трансформаторнинг иккиламчи томонида графикнинг i -пағонаси юкламаси; S_{hom} - трансформаторнинг номинал қуввати.

К та трансформатор параллел ишлаганда N та пағонали юклама графикнинг i -пағонасида исроф бўлувчи қувват ва йиллик энергия исрофи мос равища қуйидаги формулалар бўйича топилади:

$$\Delta P_i = \frac{1}{k} \Delta P_{\kappa} \left(\frac{S_{2i}}{S_{hom}} \right)^2 + k \Delta P_c ; \quad (12)$$

$$\Delta W = \left[\Delta P_{\kappa} \left(\frac{S_{2i}}{S_{hom}} \right)^2 + \Delta P_c \right] \Delta t_i . \quad (13)$$

Исрофларни юклама графиги бўйича аниқлаш усулининг афзалиги катта аниқлигидадир. Аммо барча шохобчаларнинг юкламалари ҳақида маълумотнинг етарлимаслиги ушбу усулининг қўлланилишини чеклайди.

Исрофларни аниқлашнинг энг содда усууларидан бири энг катта исрофлар вақти бўйича топишдир. Барча ҳолатлар ичидан қувват исрофи энг катта бўлган ҳолат аниқланади. Бу ҳолатни ҳисоблаб, бу ҳолат учун қувват исрофи ΔP_{ekam} топилади. Йил давомида энергия исрофини бу қувват исрофини энг катта исрофлар вақти τ га қўпайтириб топилади:

$$\Delta W = \Delta P_{ekam} \tau . \quad (14)$$

Энг катта исрофлар вақти шундай вақтки, агар бу вақт давомида энг катта юклама билан ишланганда исроф бўлувчи энергия йил давомида юклама графики бўйича ишланганда исроф бўлувчи энергияга teng бўлади, яъни,

$$\Delta W = \Delta P_1 \Delta t_1 + \Delta P_2 \Delta t_2 + \dots + \Delta P_N \Delta t_N = \Delta P_{ekam} \tau , \quad (15)$$

бу ерда N - юклама графиги пағоналари сони.

Электр энергия исрофи ва истеъмолчи томонидан қабул қилинган электр энергия орасида қуйидаги тартибда боғланишни ўрнатиш мумкин.

Истеъмолчи томонидан қабул қилинган энергия:

$$\Delta W = \Delta P_1 \Delta t_1 + \Delta P_2 \Delta t_2 + \dots + \Delta P_N \Delta t_N = \sum_{i=1}^N \Delta P_i \Delta t_i = \Delta P_{ekam} \tau , \quad (16)$$

бу ерда P_{ekam} -юклама қабул қилувчи энг катта қувват.

Энг катта юклама вақти $T_{\text{екам}}$ шундай вақткі, бу вақт давомида энг катта юклама билан ишловчи истеъмолчи тармоқдан олган энергияси бир йил давомида у юклама графиги бүйича ишлаб тармоқдан олган энергияга тенг бўлади, яъни

$$T_{\text{екам}} = \frac{\sum_{i=1}^N P_i \Delta t_i}{P_{\text{екам}}} . \quad (17)$$

$S^2 = f(t)$ графикни қурамиз (1,в-расм). Фараз қилайлик, юклама графиги-нинг i -пағонасида кувват исрофининг тахминий қиймати номинал кучланиш бўйича топилади, яъни (18.8) нинг ўрнига қуйидаги ифодадан фойдаланамиз:

$$\Delta P_i = \frac{S_i^2}{U_{\text{ном}}^2} r_a .$$

Агар $r_a / U_{\text{ном}}^2 = \text{const}$ эканлигини эътиборга олсак, Δt_i вақт давомида исроф бўлувчи энергия маълум масштабда $S_i^2 \Delta t_i$ га тенг, яъни томонлари Δt_i ва S_i^2 га тенг бўлган тўғри тўртбурчакнинг юзига тенг (1,в-расм).

Электр энергия исрофи маълум масштабда 1.1,в,д- расмдаги графикларда тасвириланган фигуралар билан чегараланган юзаларга тенг.

τ учун юкорида келтирилган таърифга мувофиқ

$$S_{\text{екам}}^2 \tau = \sum_{i=1}^N S_i^2 \Delta t_i . \quad (18)$$

Пик қуринишидаги графиклар учун τ нинг қиймати қуйидаги империк формуладан топилади:

$$\tau = (0,124 + \frac{T_{\text{екам}}}{10000})^2 \cdot 8760 . \quad (19)$$

(B.19) формулани йил учун яъни $T = 8760$ соат учун фойдаланиш мумкин. Бунга нисбатан кичик вақт давоми учун ҳисоблаш аниқлигини ошириш учун (B.19) ўрнига қуйидаги ифодадан фойдаланиш мақсадга мувофиқ:

$$\tau = 2T_{\text{екам}} - T + \frac{T - T_{\text{екам}}}{1 + \frac{T_{\text{екам}}}{T} - \frac{2P_{\text{екиц}}}{P_{\text{екам}}}} \left(1 - \frac{P_{\text{екиц}}}{P_{\text{екам}}} \right)^2 . \quad (19a)$$

Қатор турли хил характерли юклама графиклари учун ҳисоблаш йўли билан $\tau = f(T_{\text{екам}}, \cos \varphi)$ боғланишни қуриш мумкин ва ундан фойдаланиб, маълум $T_{\text{екам}}$ ва $\cos \varphi$ лар бўйича τ ни аниқлаш мумкин.

Назорат саволлари:

1. Электр тармоқларидағи исрофлар қандай турларга бўлинади?
2. Электр тармоқларидағи исрофларнинг турларини таърифланг.
3. Электр тармоқларидағи хисобот исрофлариги нималар киради?
4. Электр тармоқларидағи техник исрофлар қандай аниқланади?
5. Электр тармоқларидағи тижорий исрофлар қандай аниқланади?
6. Линияларда исрофлар қандай аниқланади?

Фойдаланилган адабиётлар:

1. John R. Fanchi with Christoper J. Fanchi. Energy in the 21st Century. 2nd Edition. World Scientific Publishing Co. New Jersey...., 2011.
2. Energy Effeciency – a Bridge to Low Corbon Economy/ Edited by Zoran Morvaj/ Published by InTech. Rijeka Croatia. 2012.
3. Paul Breeze. Power Generation Technologies. Elsevier, Amsterdam and etc., 2005.
4. P. GiridharKiniand Ramesh C. Bansal, Energy managementsystems. Published by InTech. JanezaTrdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2011 InTech.
5. Frank Kreith D.Yogi Goswami.Energy management and conservation handbook. © 2008 by Taylor & Francis Group, LLC. CRCP ressisan imprint of Taylor & Francis Group, anlnforma business.
6. Zoran Morvaj. Energy efficiency –a bridge tolow carbon economy. Published by InTech Janeza Trdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2012 InTech
7. Francis M. Vanek. Louis D. Energy Systems Engineering Evaluation and Implementation. Copyright © 2008 by The McGraw-Hill Companies.

2-мавзу: Электр тармоқларидаги исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш.

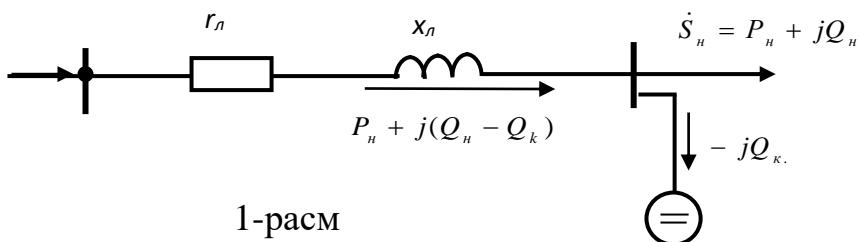
Режа:

1. Электр тармоқларда қувват ва энергия исрофини камайтириш.
2. Реактив қувватни компенсацияловчи қурилмалар.
- 3.

Таянч сўз ва иборалар: Электр тармоқ, қувват исрофи, энергия исрофи, максимал юклама, максимал юкламадан фойдаланиш вақти, максимал исрофлар вақти, реактив қувват, компенсация, реактив қувватни компенсациялаш.

2.1. Электр тармоқларда қувват ва энергия исрофини камайтириш.

Тақсимловчи электр тармоқлар таъминловчи тармоқлардан фарқли равища доимо очиқ ҳолда ишлайди. Шу сабабли уларда исрофни камайтиришнинг энг самарали ва кенг фойдаланилувчи усули реактив қувватни компенсациялашга асосланган. Ушбу усул бўйича исрофни камайтириш имкониятлари билан схемаси 1-расмда тасвирланган битта линиядан иборат бўлган тармоқ мисолида танишамиз.



Маълумки, реактив қуввати компенсацияланмаган линияда актив қувват исрофи қуидагича аниқланади:

$$\Delta P = \frac{P_n^2 + Q_n^2}{U_n^2} \cdot r_n .$$

Линиянинг охирида уланган истеъмолчиликнинг ёнида компенсацияловчи қурилма улангандан сўнг юкламанинг умумий (компенсатор билан бирга ҳисобланганда) актив қувват коэффициенти $\cos\varphi$ ошади ва линиядаги актив қувват исрофи камаяди:

$$\Delta P = \frac{P_n^2 + (Q_n - Q_k)^2}{U_n^2} \cdot r_a .$$

Компенсаторнинг тармоқдаги қувват исрофини энг кам бўлишини таъминловчи оптимал қувватни исроф функцияси минимумлигининг зарурий шарти, яъни у бўйича хусусий ҳосиланинг нолга тенглигидан фойдаланиб топиш қулайдир:

$$\frac{\partial \Delta P}{\partial Q_k} = - \frac{2(Q_n - Q_k)}{U_n^2} \cdot r_a = 0.$$

Шундай қилиб, кўрилаётган тармоқ учун $Q_{k,omn.} = Q_n$. Демак, ушбу ҳолатда юкламанинг реактив қуввати компенсатор ёрдамида тўла компенсацияланганда (линия орқали истеъмолчига фақат актив қувват узатилганда) тармоқдаги актив қувват исрофи минимал бўлади.

Электр тармоғининг схемаси ҳар қандай шаклда бўлувчи умумий ҳолатда ҳам тугуннинг ростланувчан реактив қувватини ундаги актив қувват исрофининг минимум бўлиши шартидан келиб чиқиб танлаш мумкин. Бундай ҳолатда масала электр тармоғининг ҳолатини реактив қувват бўйича оптималлаш масаласи деб юритилиб, у умумий ҳолатда қўйидаги қўринишда шакллантирилади:

$$\Delta P \rightarrow \min \quad (1)$$

$$\left. \begin{array}{l} W_i' = P_i - P_{i3} = 0, \quad i = \Gamma + H; \\ W_i'' = Q_i - Q_{i3} = 0, \quad i \in \Gamma_1 + H \end{array} \right\}; \quad (2)$$

$$U_{i,\min} \leq U_i \leq U_{i,\max}, \quad i \in \Gamma + H; \quad (3)$$

$$Q_{i,\min} \leq Q_i \leq Q_{i,\max}; \quad i \in \Gamma - \Gamma_1; \quad (4)$$

$$P_{l,\min} \leq P_l \leq P_{l,\max}; \quad l \in L_p; \quad (5)$$

$$I_{l,\min} \leq I_l \leq I_{l,\max}; \quad l \in L_I; \quad (6)$$

бу ерда P_i, Q_i, P_{i3}, Q_{i3} – i – тугуннинг ҳисобланувчи ва берилган актив ва реактив қувватлари; $U_i, U_{i,\min}, U_{i,\max}$ – i – тугундаги кучланиш, ҳамда унинг берилган минимал ва максимал чегаравий қийматлари; P_l, I_l – актив қувват оқими ва токи назорат қилинувчи l -шоҳобчанинг ҳисобланувчи актив қуввати ва токи; Γ, H – генерация ва юклама тугунлари тўпламлари; Γ_1 – реактив қуввати ростланмайдиган ге-

нерация тугуллари тўплами; L_P , L_I – актив қувват оқими ва токи назорат қилинувчи шохобчалар тўпламлари.

Юқорида математик усулда ифодаланган масала қуйидагича изоҳланади. Реактив қуввати ростланувчан қурилмалар (синхрон генераторлар, компенсаторлар, реактив қувватнинг статик манбалари, синхрон двигателлар) нинг шундай қувватлари топилиши керакки, натижада келтирилган (2)-(6) чегаравий шартлар бажарилгани ҳолда тармоқдаги умумий актив қувват исрофи минимал бўлсин.

(1)- (6) масалани ечишнинг энг қулай усули уни Лагранж функциясини тузиш орқали шартсиз оптималлаш масаласига келтиришга асосланган. Бунда эркисиз номаълумлар бўйича ва функционал чегаравий шартларни жарима функцияси ёрдамида, тенглик кўринишидаги чегаравий шартларни эса, номаълум Лагранж кўпайтувчилари орқали ҳисобга олиб, қуйидаги шартсиз оптималлаш масаласи ҳосил қилинади:

$$L = \Delta P + \mathcal{W} + \sum_{i \in \Gamma + H} \lambda_i^{\dot{}} W_i^{\dot{}} + \sum_{i \in \Gamma_1 + H} \lambda_i^{\ddot{}} W_i^{\ddot{}} . \quad (7)$$

Бу ерда $\mathcal{W} = \sum_{i \in \Gamma + H} \mathcal{W}_{Ui} + \sum_{i \in \Gamma} \mathcal{W}_{Qi} + \sum_{l \in L_p} \mathcal{W}_{Pe} + \sum_{l \in L_I} \mathcal{W}_{Ie}$ бўлиб, у мос чегаравий шарт бажарилганда нолга teng ва бузилганда бузилиш даражасига пропорционал тарзда тез ортувчи жарима функцияларининг йифиндиси; $\lambda_i^{\dot{}} , \lambda_i^{\ddot{}}$ - номаълум Лагранж кўпайтувчилари.

Оптималланувчи параметрларнинг қийматлари, масалан оптимал рекатвив қувватлар, (7) функция минимумлигининг зарурый шартидан ҳосил қилинган қуйидаги тенгламалар системасини ечиш асосида топилади:

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial L}{\partial \lambda_i^{'}} = W_i^{'} = P_i - P_{i_3} = 0; \quad i \in \Gamma + H, \\ \frac{\partial L}{\partial \lambda_i^{''}} = W_i^{''} = Q_i - Q_{i_3} = 0; \quad i \in \Gamma_1 + H, \end{array} \right. \quad (8)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial L}{\partial \delta_i} = \frac{\partial F}{\partial \delta_i} + \sum_{j \in \Gamma + H} \lambda_j^{'} \frac{\partial W_j^{'}}{\partial \delta_i} + \sum_{j \in \Gamma_1 + H} \lambda_j^{''} \frac{\partial W_j^{''}}{\partial \delta_i} = 0; \quad i \in \Gamma + H, \\ \frac{\partial L}{\partial U_i} = \frac{\partial F}{\partial U_i} + \sum_{j \in \Gamma + H} \lambda_j^{'} \frac{\partial W_j^{'}}{\partial U_i} + \sum_{j \in \Gamma_1 + H} \lambda_j^{''} \frac{\partial W_j^{''}}{\partial U_i} = 0; \quad i \in \Gamma_1 + H, \end{array} \right. \quad (9)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial L}{\partial Q_i} = \frac{\partial F}{\partial Q_i} + \sum_{j \in \Gamma + H} \lambda_j^{'} \frac{\partial W_j^{'}}{\partial Q_i} + \sum_{j \in \Gamma_1 + H} \lambda_j^{''} \frac{\partial W_j^{''}}{\partial Q_i} = 0; \quad i \in \Gamma - \Gamma_1. \end{array} \right. \quad (10)$$

Бу ерда $P_i, Q_i, P_{i_3}, Q_{i_3}$ – i -түгуннинг ҳисобий ва берилган актив ва реактив қувватлари; U_i, δ_i – i -түгун комплекс кучланишининг модули ва фазаси.

Ҳисоблашларни қуайлаштириш мақсадида ҳар бир яқинлашишда юқоридаги системани ечиш учта – (8), (9), (10) подсистемаларни кетма-кет тарзда ечиш асосида амалга оширилади. (8) подсистемани ечиш натижасида барча түгунлар кучланишларининг фазалари ва модуллари (кучланиши оптималланувчи түгундан ташқари); (9) подсистемани ечиш натижасида номаълум Лагранж қўпайтувчилари ва (10) подсистемани ечиш натижасида оптимал реактив қувватлар топилади.

2.2 Реактив қувватни компенсацияловчи қурилмалар

Юқорида келтирилган исроф формуласидан кўриниб турибдики, компенсацияловчи ускунанинг қуввати Q_{KU} қанча катта бўлса ($Q_{KU} < Q$ бўлган ҳолатда), қувват исрофи шунча кичик бўлади. Лекин, исрофни бу усулда камайтириш компенсацияловчи ускуналарга сарфланувчи қўшимча харажатларни талаб қиласди. Бу харажатларни техник-иқтисодий ҳисоблашларда эътиборга олиш лозим.

Реактив қувватни компенсациялаш электр таъминоти самараадорлигини оширишнинг муҳим омили (воситаси) ҳисобланади. У фақат қувват исрофини камайтирибгина қолмай, электр энергия сифатини оширади ва электр тармоқлари ва электр станцияларининг юкини енгиллаштиради.

Айтиш лозимки, электр тармоқларини компенсацияловчи воситалар билан таъминланиши 0,2 кВАР/кВт атрофида ташкил қиласди. Шу билан бирга,

хисоблашлар күрсатдикі, иқтисодий томондан мақсадға мувофиқ қиймат 0,5 кВАР/кВтни ташкил этади.

Реактив қувват манбаларига генераторлар, компенсаторлар, синхрон двигателлар, конденсаторлар ва бошқа статик ростловчи манбалар киради. Реактив қувватни ЭУЛ лари ҳам ишлаб чиқаради (110 кВ ва юқори кучланишларда ажамият-га эга).

Генераторнинг актив ва реактив қувватлари орасидаги нисбат $S = \sqrt{P^2 + Q^2}$ тенглик билан белгиланади. Актив қувватнинг ортиши реактив қувватни камайишига олиб келади ва аксинча. Бирок генераторларнинг актив қувватини камайтириш ҳисобига уни реактив қувват юклаш самарали эмас., фақат айрим ҳоллардан ташқари, қачонки системада ортиқча реактив қувват бўлганда.

Синхрон двигатель (СД) электр энергиясининг истеъмолчиси бўлиб, актив қувватни истеъмол қилиш билан бир вақтда қўзғатиш токининг қийматига боғлиқ ҳолда реактив қувватни истеъмол қилиши ва ишлаб чиқариши мумкин.

Синхрон компенсатор (СК)лар талаб этилган реактив қувватни ишлаб чиқариши ва истеъмол қилиши мумкин. У роторининг айланиши учун кичик миқдордаги актив қувватни истеъмол қиласи.

Шундай қилиб, генератор, СД ва СК заруриятга мувофиқ тарзда реактив қувватни ишлаб чиқариши (ўта қўзғалган ҳолатда) ва истеъмол қилиши (кам қўзғалган ҳолатда) мумкин.

Конденсатор батареялари истеъмолчиларга параллел (қўндаланг компенсация) ёки линияга кетма-кет (бўйлама компенсация) уланиши мумкин.

Батареяда конденсаторлар параллел уланганда ундаги кучланиш нормал ҳолатда тахминан ўзгармас бўлади. Бунда у ишлаб чиқарувчи реактив қувват қуидагича аниқланади:

$$Q_{KU} = U_c^2 \cdot \omega C .$$

Формуладан кўриниб турибдики, реактив қувват батарея сифимиға тўғри пропорционал.

Конденсатор батареяси кетма-кет уланганда унда ишлаб чиқарилувчи реактив қувватни ток орқали ифодалаш қулай:

$$Q_{KY} = \frac{I^2}{\omega C}$$

Бу ҳолда, қувват сиғимга тескари пропорционал.

Қисқа туташувда кучланиш бирданига ошиб кетмайды, бундан фарқли ўла-роқ ток кескин кўтарилади. Бунда, ҳар бир конденсатордаги кучланиш U_o ортади ва конденсаторларнинг тешилишини олдини олиш учун бу кучланиш рухсат этилгандан катта бўлмаслиги керак. Шунинг учун, конденсаторлар кетма-кет уланганда конденсатор батареясининг учала фазасига параллел разрядниклар уланади, улар кучланиш ошганда тешилади (ишлайди) ва батареяни сақлайди. Лекин батареяning тузилиши ва уни ишлатиш анча мураккаблашади.

Конденсаторли батареяларнинг самарадорлиги маълум даражада улар уланган тармоқ юкланишига боғлиқдир. Бу асосан реактив қувватнинг иқтисодийлик эквиваленти K_E билан аниqlанади.

Конденсаторли батареялар ростланадиган (РБК) ва ростланмайдиган (НБК) турларга бўлинади.

Генератор, линия ва двигателлар системанинг асосий элементлари, компенсатор ва конденсаторлар эса – реактив қувват ишлаб чиқариш учун ўрнатилган қўшимча манбалар ҳисобланади. Шунинг учун уларнинг ўзаро афзаллик ва камчиликларини баҳолаш муҳимдир.

Конденсаторли батареяларнинг синхрон компенсаторларга нисбатьан афзалликлари:

- 1) арzonлиги;
- 2) актив қувват исрофининг камлиги;
- 3) кичик қувватларда кам ишлатиш мумкинлиги;
- 4) мустаҳкамлиги ва ишлатишда ишончлилиги (ҳаракатланувчи қисмларнинг йўқлиги)
- 5) кучланишни ўзгариш чизиги шаклининг яхшиланиши.

Синхрон компенсаторларнинг афзалликлари:

- 1) реактив қувватни бир текис ростлаш имконияти мавжудлиги;
- 2) реактив қувватни ишлаб чиқариш, ҳамда истеъмол қилиш имкониятлари мавжудлиги.

3-мавзу: Ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усуллари.

Режа:

1. Ёпик занжирли электр тармоқларида қувват оқимларининг табиий тақсимланиши.
2. Ёпик занжирли электр тармоқларида истрофларни трансформациялаш коэффициентларини оптималлаш орқали камайтириш
3. Ёпик занжирли электр тармоқларида қувват оқимларини иқтисодий тақсимлаш усуллари.

Таянч сўз ва иборалар: Электр тармоқ, ёпик занжирли тармоқ, қувват оқимининг тақсимланиши, бир жинсли ёпик занжирли электр тармоқ. Бўйлама компенсация.

3.1. Ёпик занжирли электр тармоқларида қувват оқимининг табиий ва иқтисодий тақсимниши.

Электр истеъмолчиларини таъминлашда юқори ишончлиликни таъминлаш мақсадида ёпик тармоқлардан фойдаланилади. Бундан ташқари ёпик тармоқлардан фойдаланилганда, истрофларни очиқ тармоқлардагига нисбатан камайтириш имкониятлари пайдо бўлиши мумкин.

Ёпик тармоқ бир жинсли бўлганда улардан истеъмолчиларга қувват узатиш энг кам истрофларда амалга ошади. Бундай тармоқлар контурни ташкил этувчи шохобчаларнинг актив ва реактив қаршиликларининг нисбатлари бир хиллиги билан характерланади, яъни

$$\frac{x_i}{r_i} = \text{const} .$$

Ножинсли (бир жинсли бўлмаган) ёпик электр тармоқларда контурни ташкил этувчи шохобчаларнинг қаршиликлари нисбатлари турличадир. Бундай тармоқларда қувватларнинг табиий тақсимланиши тўла қаршилик $z=r+jx$ бўйича амалга ошади.

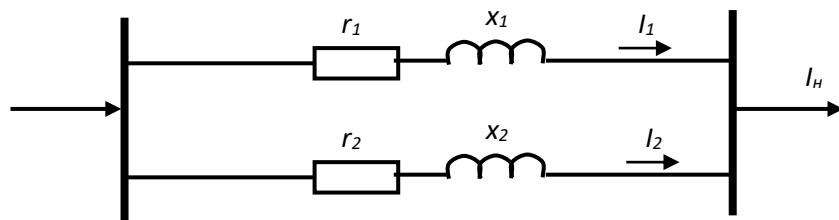
Ёпиқ тармоқда қувватнинг ундаги исрофни энг кам бөлиш ҳолатига мос келувчи иқтисодий тақсимланиши уни фақат актив қаршилик бөйича тақсимланиши билан бир ҳил бөллади.

Ножинсли ёпиқ электр тармоқда қувватлар оқимининг иқтисодий тақсимлаш имкониятларини ғрганиш учун бир контурли ёпиқ тармоқни көриб ғтамиз (1,а-расм).

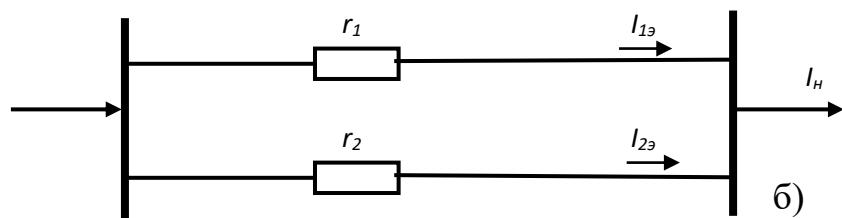
Схемаларда көрсатилган I_1 , I_2 , $I_{1\vartheta}$, $I_{2\vartheta}$ токлар контурда қувватлар табиий ва иқтисодий тақсимланган ҳолатларга мос келиб, мазкур тармоқ учун уларнинг қийматлари Кирхгофнинг биринчи ва иккинчи қонунларидан фойдаланиб, қуидагича ҳисобланиши мумкин:

$$I_1 = I_u \cdot \frac{r_2 + jx_2}{r_1 + r_2 + j(x_1 + x_2)}, \quad I_2 = I_u \cdot \frac{r_1 + jx_1}{r_1 + r_2 + j(x_1 + x_2)},$$

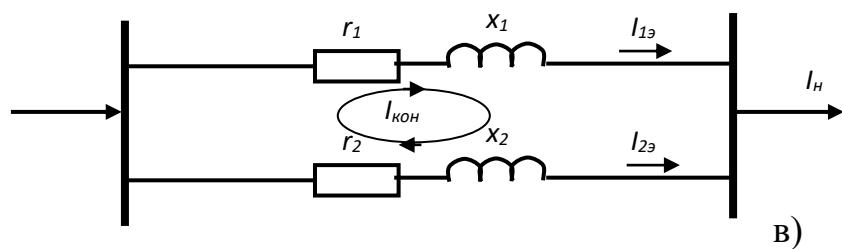
$$I_{1\vartheta} = I_u \cdot \frac{r_2}{r_1 + r_2}, \quad I_{2\vartheta} = I_u \cdot \frac{r_1}{r_1 + r_2}.$$



a)



б)



в)

1-расм

Агар 1,а-расмда тасвирланган контурда тармоқнинг ножинслилиги туфайли тенглаштирувчи ток $I_{кон}$ оқади деб ҳисобласак (1,в-расм), у ҳолда табийи ва иқтисодий тақсимланиш ҳолатлари учун токлар қуидаги ифодалар билан боғланган:

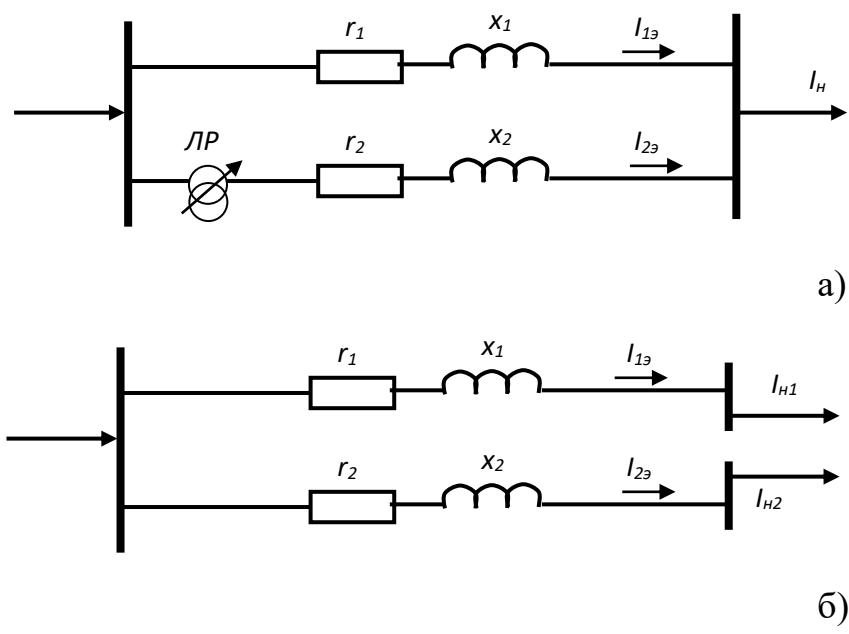
$$I_1 = I_{1\alpha} + I_{кон}; \quad I_2 = I_{2\alpha} - I_{кон}.$$

Шундай қилиб, ёпик электр тармоқларда қувват исрофини минималлаш учун уларда тенглаштирувчи токларни нолга келтириш лозим. Бу тармоқнинг ножинслилигини камайтириш ёки тенглаштирувчи токларни компенсациялаш орқали амалга оширилади.

Тармоқнинг ножинслилигини камайтириш ётказгичларнинг кесим юзаларини ғзартириш ва БКҚ (бўйлама компенсацияловчи қурилма) улаш орқали амалга оширилиши мумкин.

Тенглаштирувчи контур токларини компенсациялаш икки йўл билан амалга оширилиши мумкин:

- 1) компенсацияловчи тенглаштирувчи токларни ҳосил қилиш орқали (контурда қувват оқимини ростлаш);
- 2) тенглаштирувчи токларнинг йўслини узиш орқали (тармоқ контурларини очиш орқали) (8.2,б-расм).



2-расм

Компенсацияловчи тенглаштирувчи токларни ҳосил қилиш контурларга құшимча ЭЮК киритиш орқали амалга оширилади. із навбатида құшимча ЭЮК линия ростлагичлари ҳисобига, яъни кучланишни бөйлама-көндаланг ростлаш ёки мувозанатлашмаган трансформациялаш коэффициентлари ҳисобига ҳосил қилинади (2,а-расм).

Таъминловчи электр тармоқларда құшимча ЭЮКнинг қийматини ёки контурни очиш нүктасини аниқлаш учун унинг ҳолатини оптималлаш масаласи ечилади. Бунинг учун юқорида келтирилган алгоритмдан фойдаланиш самаралидир.

3.2. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни трансформациялаш коэффициентларини оптималлаш орқали камайтириш.

Умумий ҳолларда ёпиқ электр тармоқларида қувват оқимларининг иқтисодий тақсимланиши мавжуд трансформаторларнинг оптимал трансформациялаш коэффициентларини таъминлаш ҳисобига амалга оширилиши мумкин. Бундай трансформациялаш коэффициентлари умумий ҳолатда олдинги мавзудаги реактив қувватни оптималлашдаги сингари мос математик оптималлаш масаласини ечиш орқали аниқланади. Бундай масалалар мураккаб начизиқли математик дастурлаш масалалари тоифасига киради. Уни ечишда асосий ёндошув ҳар бирида оптималлаш қадами ва электр тармоқнинг барқарор ҳолатини ҳисоблаш амалга оширилувчи итерациялар циклига бўлишни кўзда тутади.

Хозирги пайтда кенг тарқалган ва амалда кенг қўлланилувчи алгоритмларда электр тармоқнинг барқарор ҳолати Ньютон, оптималлаш эса градиент усулида амалга оширилади. Бу алгоритмлар асосан соддалик, оддий ва функционал чегаравий шартларни осон ҳисобга олишдек бир қатор афзалликларга эга. Шу билан бир қаторда кўплаб тугунларга эга бўлган замонавий электр тармоқларининг ҳолатларини ҳисоблашда жараённинг секинлиги, тебранувчанлиги ва мос ҳолда унинг яқинлашишини нисбатан ишончсизлиги каби қийинчиликлар учрайди. Шу муносабат билан электр тармоқларининг ҳолатларини оптималлашнинг ушбу

қийинчиликларни енгиб ўтувчи такомиллашган алгоритмларини яратиш ва жорий этиш долзарб масалалардан бири ҳисобланади.

Эркли ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаралар (оддий чегаравий шартлар) ҳар бир қадамда чегарадан чиқиб кетган ўзгарувчиларни мос чегараларга бириктириш орқали ҳисобга олинади. Кейинги қадамларда олдинги қадамда чегаравий қийматига бириктирилган ўзгарувчини бўшатиш зарурати текшириб қўрилади.

Кўрилувчи алгоритмларда эрксиз ўзгарувчиларга қўйилган чегаралар (функционал чегаравий шартлар) жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинади. Мос ҳолда кўрилаётган шартли оптималлаш масаласи кетма-кет ҳолда шартсиз оптималлаш масаласига келтириб ечилади.

Тармоқнинг ҳолатини рухсат этилган соҳага олиб киритиш, шунингдек, чегаравий шартлар биргаликда бўлмаган ҳолларда уларнинг минимал даражада бузилишига олиб келувчи ечимларни аниқлаш мақсадида функционал ва эрксиз ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаравий шартлар ҳам жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинади.

Эрксиз ўзгарувчига қўйилган чегаравий шарт $y_i \leq \bar{y}_i$ ни ҳисобга олиш учун жарима функцияси кўриб ўтилувчи алгоритмларда қуйидаги кўринишда ифодаланади:

$$III_{yi} = \frac{\alpha_{yi}}{2} (y_i - \bar{y}_i)^2. \quad (1)$$

Бу ерда α_{ii} – юк коэффициенти (жарима коэффициенти); \bar{y}_{ii} , \bar{y}_i – эрксиз ўзгарувчининг ҳисобий ва берилган чегаравий қийматлари.

Оптималлаш қадамининг бажарилишидан олдин жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинувчи ҳар бир чегаравий шартнинг бажарилиши текшириб қўрилади. Бунда бажарилган чегаравий шартлар учун мос жарима функцияси сунъий равища нулга тенглаштирилиб, навбатдаги қадам уни ҳисобга олмасдан амалга оширилади.

Эрксиз ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаравий шартларни ҳисобга олишнинг қабул қилинган усулини эътиборга олган ҳолда мақсад функцияси қуйидаги кўринишни олади.

$$F = \pi + \sum_{i \in \Gamma_1 + H} \mathcal{W}_{ui} + \sum_{i \in \Gamma - \Gamma_1} \mathcal{W}_{Qi} + \sum_{l \in L_p} \mathcal{W}_{Pl} + \sum_{l \in L_I} \mathcal{W}_{ll} . \quad (2)$$

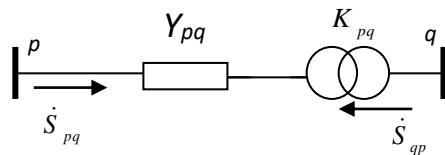
Бу ерда \mathcal{W}_{ui} , \mathcal{W}_{Qi} , \mathcal{W}_{Pl} , \mathcal{W}_{ll} - мос ҳолда $\Gamma_1 + H$ тўпламнинг u - чи тугунида кучланишнинг қиймати, $\Gamma - \Gamma_1$ тўпламнинг u - чи тугунида реактив қувват, L_n тўпламнинг l - шохобчасида актив қувват оқими ва L_I тўпламнинг l -чи шохобчасида токнинг қиймати бўйича чегаравий шартлар бузилган ҳолатда киритилувчи жарима функциялари.

Функция екстремумини зарурый шартидан фойдаланиш асосида трансформаторларни трансформатсиялаш коефисентлари бўйича електр тармоқларининг режимини оптималлаш.

Оптималлаш алгоритми ва тугунлар кучланиши каби бошқариладиган контурли трансформаторларни трансформациялашни оптимал коефицентлар формуласини олиш учун бир неча ўзгарувчиларнинг мураккаб функцияси сингари Φ нинг мақсадли функциясини дифференциаллаймиз ва қуйидагиларни оламиз:

$$\left. \begin{aligned} \frac{dF}{dK'_{pq}} &= \frac{\partial F}{\partial K'_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{dP_j}{dK'_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{dQ_j}{dK'_{pq}} \\ \frac{dF}{dK''_{pq}} &= \frac{\partial F}{\partial K''_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{dP_j}{dK''_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{dQ_j}{dK''_{pq}} \end{aligned} \right\}, \quad (3)$$

Бу ерда K'_{pq} ва K''_{pq} – контурли трансформаторни трансформациясини комплекс коефицентини тегишлича бўйлама ва кўндаланг ташкил етuvчиси; $p - q$ – электр тармоғининг бир шахобчasi, бу ерда трансформаторлар мавжуд (2.1-расм).



2.1-расм. Бошқариладиган трансформаторни ушлаб турган елактр тармоғи алмаштириш схемаси

(3) га $\frac{\partial F}{\partial K'_{pq}}$, $\frac{\partial F}{\partial K''_{pq}}$, $\frac{dP}{dK'_{pq}}$, $\frac{dP}{dK''_{pq}}$, $\frac{dQ}{dK'_{pq}}$ ва $\frac{dQ}{dK''_{pq}}$ нинг аналитик қийматларини қўй-
ган ҳолда транцформатция коеффицентлари бўйича Φ чиқариш функциясининг
ҳисоблаш формуласини олиш мумкин. Қуйидаги ушбу формула сўзиз
оптимизациялаш ҳолатлари учун чиқарилади, қайсики бунда мақсадли функция
тармоқдаги актив қувватни жами йўқотилиши кўринишида акс етади (жарима
ташкил етувчилар мавжуд емас).

Актив қувватларни йўқотилиши тугунларнинг актив қувватларни алгебраик
суммаси сифатида аниқланади:

$$\pi = \sum_{i=0}^n P_i, \quad (4)$$

Негаки $i \neq p, q$ да $\frac{\partial P_i}{\partial K_{pq}}$ ва $\frac{\partial Q_i}{\partial K_{pq}}$ ҳоссалар нолга тенг екан, бундай ҳолда фақат p
ва q тугунлариниг қувватларини ҳисобга олиш етарлидир. Кирхгофнинг
биринчи қонунига биноан S_p ва S_q нинг қувватларини ушбу тугунлардан
тарқалувчи шахобчалар бўйича актив қувватлар оқиминиг алгебраик суммаси
сифатида кўрсатишимиз мумкин:

$$P_p = \sum_{j \neq p}^n P_{pj} + P_{pq}^{(p)} = -g_{pp} U_p^2 + U_p \sum_{j=0}^n U_j (g_{pj} \cos \delta_{pj} + b_{pj} \sin \delta_{pj}) - \\ - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}) - K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \quad (5)$$

$$Q_p = \sum_{j \neq p}^n Q_{pj} + Q_{pq}^{(p)} = b_{pp} U_p^2 + U_p \sum_{j=0}^n U_j (g_{pj} \sin \delta_{pj} - b_{pj} \cos \delta_{pj}) - \\ - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}) + K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \quad (6)$$

$$P_q = \sum_{j \neq q}^n P_{qj} + P_{qp}^{(q)} = -g_{qq}^* U_q^2 + U_q \sum_{j=0}^n U_j (g_{qj} \cos \delta_{qj} + b_{qj} \sin \delta_{qj}) + A_{pq}^2 U_q^2 g_{pq} - \\ - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{qp} + b_{pq} \sin \delta_{qp}) + K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{qp} - b_{pq} \cos \delta_{qp}); \quad (7)$$

$$\begin{aligned}
Q_q = \sum_{j \neq q}^n Q_{qj} + Q_{qp}^{(q)} &= b_{qq}^* U_q^2 + U_q \sum_{\substack{j=0 \\ j \neq p,q}}^n U_j (g_{qj} \sin \delta_{qj} - b_{qj} \cos \delta_{qj}) - A_{pq}^2 U_q^2 b_{pq} - \\
&- K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{qp} - b_{pq} \cos \delta_{qp}) - K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{qp} + b_{pq} \sin \delta_{qp}). \tag{8}
\end{aligned}$$

Бу ерда $y_{qq}^* = y_{qq} - y_{qp}$.

(3) формуладаги $\frac{\partial F}{\partial P_i}, \frac{\partial F}{\partial Q_i}$ ҳосилаларни чизиқли алгебраик тенгламалар системаси (ЧАТС) ни ечиш асосида топамиз.

$$\left. \begin{aligned}
\frac{\partial F}{\partial \delta_i} &= \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial \delta_i} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial \delta_i} \\
\frac{\partial F}{\partial U_i} &= \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial U_i} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial U_i}
\end{aligned} \right\}, \tag{9}$$

Колган ҳосилаларни (4) ва (5) тенгламаларни дифференциаллаш асосида аниқлаймиз. Бунда тўла ҳосилаларнининг қийматларини аниқлашни осонлаштириш учун уларнинг тахминий саналувчи хусусий ҳосилалари билан алмаштирамиз.

Юқоридагилар асосида қуйидагини оламиз:

$$\begin{aligned}
\frac{d\pi}{dK'_{pq}} &= \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_p} \right) \frac{\partial P_p}{\partial K'_{pq}} + \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_q} \right) \frac{\partial P_q}{\partial K'_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_p} \frac{\partial Q_p}{\partial K'_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_q} \frac{\partial Q_q}{\partial K'_{pq}} \\
\frac{d\pi}{dK''_{pq}} &= \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_p} \right) \frac{\partial P_p}{\partial K''_{pq}} + \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_q} \right) \frac{\partial P_q}{\partial K''_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_p} \frac{\partial Q_p}{\partial K''_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_q} \frac{\partial Q_q}{\partial K''_{pq}}
\end{aligned} \tag{10}$$

Бу ерда

$$\begin{aligned}
\frac{\partial P_p}{\partial K'_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \\
\frac{\partial P_p}{\partial K''_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \\
\frac{\partial Q_p}{\partial K'_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \\
\frac{\partial Q_p}{\partial K''_{pq}} &= U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \tag{11}
\end{aligned}$$

$$\frac{\partial P_q}{\partial K'_{pq}} = -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} - b_{pq} \sin \delta_{pq}) + 2K'_{pq} U_q^2 g_{pq};$$

$$\frac{\partial P_q}{\partial K''_{pq}} = -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} + b_{pq} \cos \delta_{pq}) + 2K''_{pq} U_q^2 g_{pq};$$

$$\frac{\partial Q_q}{\partial K'_{pq}} = U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} + b_{pq} \cos \delta_{pq}) - 2K'_{pq} U_q^2 b_{pq};$$

$$\frac{\partial Q_q}{\partial K''_{pq}} = -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} - b_{pq} \sin \delta_{pq}) - 2K''_{pq} U_q^2 b_{pq}.$$

(11) тенгламани оптималлик шартидан келиб чиққан ҳолда трансформациянинг оптималлик коэффицентларини ҳисоблашни қўймдаги рекуррентли формулага келтириш мумкин:

$$K'_{pqon} = \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} + \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) g_{pq} \cos \delta_{pq} + \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} - \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) b_{pq} \sin \delta_{pq} \right] + 2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)} \quad (12)$$

$$+ \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) g_{pq} \sin \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} + \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) b_{pq} \cos \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)}$$

$$K''_{pq} = \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} + \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) g_{pq} \sin \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} - \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) b_{pq} \cos \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)} - \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) g_{pq} \cos \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} + \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) b_{pq} \sin \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)}. \quad (13)$$

Улар оптимизация алгоритмлари қаторида тенг қўлланилади. Бунда (11) бўйича ҳисоб китобда кузатиладиган ҳисоблаш жараёнини тебранишини йўқотиш учун ҳар бир итерацияда аниқланган оптимал K'_{pq} нинг қиймати қўйидаги формула бўйича коррекцияланади:

$$\left. \begin{aligned} K'_{pq \text{ коп}}^{(k)} &= K'_{pq \text{ коп}}^{(k-1)} + \beta_1^{(k)} (K'_{pq \text{ коп}}^{(k)} - K'_{pq \text{ коп}}^{(k-1)}) \\ K''_{pq \text{ коп}}^{(k)} &= K''_{pq \text{ коп}}^{(k-1)} + \beta_2^{(k)} (K''_{pq \text{ коп}}^{(k)} - K''_{pq \text{ коп}}^{(k-1)}) \end{aligned} \right\},$$

Бу ерда β_1 , β_2 – демпифирлайдиган коэффицентлар; $K'_{pq \text{ коп}}^{(k)}$, $K''_{pq \text{ коп}}^{(k)}$ – трансформация коэфитцентини k - яқинлашишда олинган ва түғриланган қийматлари.

h - кучайтирувчилар сингари демпифирлайдиган коэффицентларнинг бошланғич қиймати ҳисоблаш тажрибалари асосида оператор ёрдамида киритилади, кейинги итеретцияларда еса уларни қийматлари ма’лум бўлган алгоритмлар бўйича ўзгартирилади.

Шундай қилиб, контурли трансформаторларнинг трансформация коэфитцентлари бўйича оптималлаш алгоритми қуидагилардан иборат:

1. $\frac{\partial F}{\partial P_i}$ ва $\frac{\partial F}{\partial Q_i}$ ҳусусий ҳосилалар (9) ЧАТС ечими асосида ҳисобланади.
2. (12) ва (13) бўйича $K'_{pq \text{ optm}}$ ва $K''_{pq \text{ optm}}$ ҳисобланган трансформаторларнинг оптимал коэффицентларининг ҳисоб – китоби бажарилади.
3. Ушбу яқинлашишда олинган $K'_{pq \text{ optm}}$ ва $K''_{pq \text{ optm}}$ ни ҳисобга олган ҳолда тугунли ва ўзининг ўтказувчанлик матрицасини тегишли элементларини қайта ҳисоблаш бажарилади.
4. Электр тармоғининг ўрнатилган режимини ҳисоблаш бажарилади.
5. Оптималлаш жараёнида ўтиш шартларини бажарилиши текширилади.

Шарт бажарилган такдирда ҳисоб – китоблар тўхтатилади ва охирги итератия натижалари оптимал ҳисобланади. Акс ҳолда трансформаторнинг янги трансформация коэффиценти билан ҳисоб – китоблар қайтарилади.

4-мавзу: Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усуллари.

Режа:

1. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида қувват оқимининг табиий тақсимланиши.
2. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни трансформациялаш коэффициентларини оптималлаш орқали камайтириш

Таянч сўз ва иборалар: Электр тармоқ, ёпиқ занжирли тармоқ, қувват оқимининг тақсимланиши, бир жинсли ёпиқ занжирли электр тармоқ. Бўйлама компенсация.

4.1. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида қувват оқимининг табиий ва иқтисодий тақсимниши.

Электр истеъмолчиларини таъминлашда юқори ишончлиликни таъминлаш мақсадида ёпиқ тармоқлардан фойдаланилади. Бундан ташқари ёпиқ тармоқлардан фойдаланилганда, истрофларни очиқ тармоқлардагига нисбатан камайтириш имкониятлари пайдо бўлиши мумкин.

Ёпиқ тармоқ бир жинсли бўлгандан улардан истеъмолчиларга қувват узатиш энг кам истрофларда амалга ошади. Бундай тармоқлар контурни ташкил этувчи шохобчаларнинг актив ва реактив қаршиликларининг нисбатлари бир хиллиги билан характерланади, яъни

$$\frac{x_i}{r_i} = \text{const} .$$

Ножинсли (бир жинсли бўлмаган) ёпиқ электр тармоқларда контурни ташкил этувчи шохобчаларнинг қаршиликлари нисбатлари турличадир. Бундай тармоқларда қувватларнинг табиий тақсимланиши тўла қаршилик $z=r+jx$ бўйича амалга ошади.

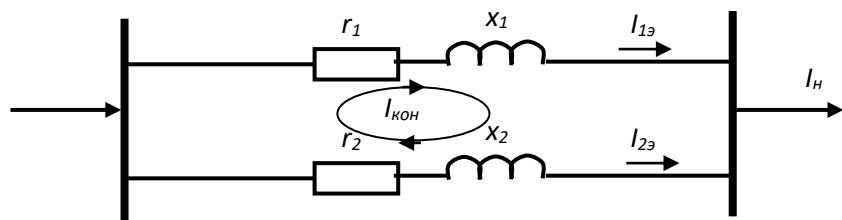
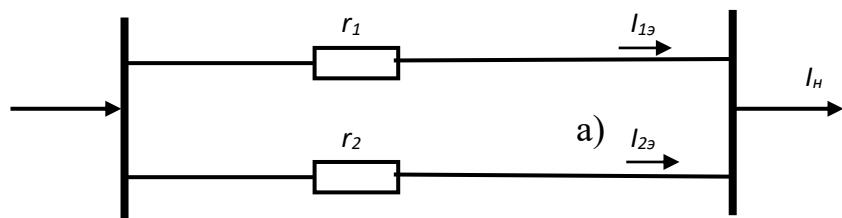
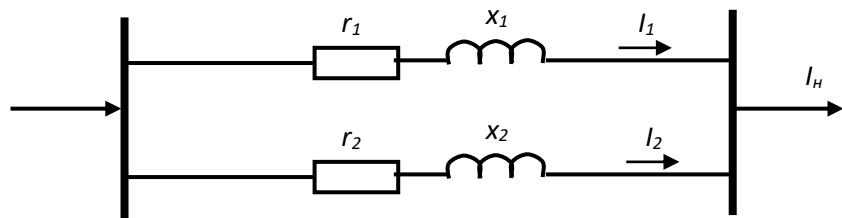
Ёпиқ тармоқда қувватнинг ундаги истрофни энг кам бўлиш ҳолатига мос келувчи иқтисодий тақсимланиши уни фақат актив қаршилик бўйича тақсимланиши билан бир ҳил бўлади.

Ножинсли ёпиқ электр тармоқда қувватлар оқимининг иқтисодий тақсимлаш имкониятларини ўрганиш учун бир контурли ёпиқ тармоқни кўриб ўтамиз (1,а-расм).

Схемаларда кўрсатилган I_1 , I_2 , I_{1g} , I_{2g} токлар контурда қувватлар табиий ва иқтисодий тақсимланган ҳолатларга мос келиб, мазкур тармоқ учун уларнинг қийматлари Кирхгофнинг биринчи ва иккинчи қонунларидан фойдаланиб, қуидагича ҳисобланиши мумкин:

$$I_1 = I_h \cdot \frac{r_2 + jx_2}{r_1 + r_2 + j(x_1 + x_2)}, \quad I_2 = I_h \cdot \frac{r_1 + jx_1}{r_1 + r_2 + j(x_1 + x_2)},$$

$$I_{1g} = I_h \cdot \frac{r_2}{r_1 + r_2}, \quad I_{2g} = I_h \cdot \frac{r_1}{r_1 + r_2}.$$



б)

в)

1-расм

Агар 1,а-расмда тасвирланган контурда тармоқнинг ножинслилиги туфайли тенгглаштирувчи ток I_{koh} оқади деб ҳисобласак (1,в-расм), у ҳолда табиий ва

иқтисодий тақсимланиш ҳолатлари учун токлар қуидаги ифодалар билан боғланган:

$$I_1 = I_{1\alpha} + I_{\text{кон}} ; \quad I_2 = I_{2\alpha} - I_{\text{кон}} .$$

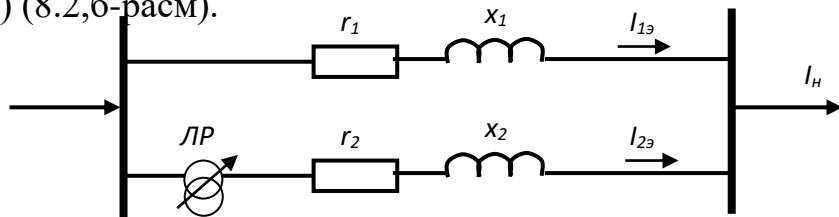
Шундай қилиб, ёпик электр тармоқларда қувват исрофини минималлаш учун уларда тенглаштирувчи токларни нолга келтириш лозим. Бу тармоқнинг ножинслилигини камайтириш ёки тенглаштирувчи токларни компенсациялаш орқали амалга оширилади.

Тармоқнинг ножинслилигини камайтириш ўтказгичларнинг кесим юзаларини ўзгартириш ва БКҚ (бўйлама компенсацияловчи қурилма) улаш орқали амалга оширилиши мумкин.

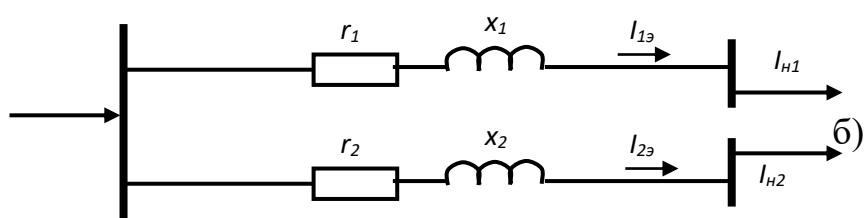
Тенглаштирувчи контур токларини компенсациялаш икки йўл билан амалга оширилиши мумкин:

3) компенсацияловчи тенглаштирувчи токларни ҳосил қилиш орқали (контурда қувват оқимини ростлаш);

4) тенглаштирувчи токларнинг йўлини узиш орқали (тармоқ контурларини очиш орқали) (8.2,б-расм).



a)



2-расм

Компенсацияловчи тенглаштирувчи токларни ҳосил қилиш контурларга қўшимча ЭЮК киритиш орқали амалга оширилади. Ўз навбатида қўшимча ЭЮК линия ростлагичлари ҳисобига, яъни кучланишни бўйлама-кўндаланг ростлаш ёки

мувозанатлашмаган трансформациялаш коэффициентлари ҳисобига ҳосил қилинади (2,а-расм).

Таъминловчи электр тармоқларда қўшимча ЭЮКнинг қийматини ёки контурни очиш нуқтасини аниқлаш учун унинг ҳолатини оптималлаш масаласи ечилади. Бунинг учун юқорида келтирилган алгоритмдан фойдаланиш самаралидир.

4.2. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни трансформациялаш коэффициентларини оптималлаш орқали камайтириш

Умумий ҳолларда ёпиқ электр тармоқларида қувват оқимларининг иқтисодий тақсимланиши мавжуд трансформаторларнинг оптимал трансформациялаш коэффициентларини таъминлаш ҳисобига амалга оширилиши мумкин. Бундай трансформациялаш коэффициентлари умумий ҳолатда олдинги мавзудаги реактив қувватни оптималлашдаги сингари мос математик оптималлаш масаласини ечиш орқали аниқланади. Бундай масалалар мураккаб ноҳизиқли математик дастурлаш масалалари тоифасига киради. Уни ечишда асосий ёндошув ҳар бирида оптималлаш қадами ва электр тармоқнинг барқарор ҳолатини ҳисоблаш амалга оширилувчи итерациялар циклига бўлишни кўзда тутади.

Хозирги пайтда кенг тарқалган ва амалда кенг қўлланилувчи алгоритмларда электр тармоқнинг барқарор ҳолати Ньютон, оптималлаш эса градиент усулида амалга оширилади. Бу алгоритмлар асосан соддалик, оддий ва функционал чегаравий шартларни осон ҳисобга олишдек бир қатор афзалликларга эга. Шу билан бир қаторда кўплаб тугунларга эга бўлган замонавий электр тармоқларининг ҳолатларини ҳисоблашда жараённинг секинлиги, тебранувчанлиги ва мос ҳолда унинг яқинлашишини нисбатан ишончсизлиги каби қийинчиликлар учрайди. Шу муносабат билан электр тармоқларининг ҳолатларини оптималлашнинг ушбу қийинчиликларни енгиб ўтувчи такомиллашган алгоритмларини яратиш ва жорий этиш долзарб масалалардан бири ҳисобланади.

Эркли ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаралар (оддий чегаравий шартлар) ҳар бир қадамда чегарадан чиқиб кетган ўзгарувчиларни мос чегараларга бириктириш

орқали ҳисобга олинади. Кейинги қадамларда олдинги қадамда чегаравий қийматига бириктирилган ўзгарувчини бўшатиш зарурати текшириб кўрилади.

Кўриувчи алгоритмларда эрксиз ўзгарувчиларга қўйилган чегаралар (функционал чегаравий шартлар) жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинади. Мос ҳолда кўрилаётган шартли оптималлаш масаласи кетма-кет ҳолда шартсиз оптималлаш масаласига келтириб ечилади.

Тармоқнинг ҳолатини рухсат этилган соҳага олиб киритиш, шунингдек, чегаравий шартлар биргаликда бўлмаган ҳолларда уларнинг минимал даражада бузилишига олиб келувчи ечимларни аниқлаш мақсадида функционал ва эрксиз ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаравий шартлар ҳам жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинади.

Эрксиз ўзгарувчига қўйилган чегаравий шарт $y_i \leq \bar{y}_i$ ни ҳисобга олиш учун жарима функцияси кўриб ўтиловчи алгоритмларда қуидаги кўринишда ифодаланади:

$$III_{yi} = \frac{\alpha_{yi}}{2} (y_i - \bar{y}_i)^2. \quad (1)$$

Бу ерда α_{ui} – юк коэффициенти (жарима коэффициенти); \bar{y}_i , \bar{y}_i – эрксиз ўзгарувчининг ҳисобий ва берилган чегаравий қийматлари.

Оптималлаш қадамининг бажарилишидан олдин жарима функцияси ёрдамида ҳисобга олинувчи ҳар бир чегаравий шартнинг бажарилиши текшириб кўрилади. Бунда бажарилган чегаравий шартлар учун мос жарима функцияси сунъий равища нулга тенглаштирилиб, навбатдаги қадам уни ҳисобга олмасдан амалга оширилади.

Эрксиз ўзгарувчиларга қўйилувчи чегаравий шартларни ҳисобга олишнинг қабул қилинган усулини эътиборга олган ҳолда мақсад функцияси қуидаги кўринишни олади.

$$F = \pi + \sum_{i \in \Gamma_1 + H} III_{ui} + \sum_{i \in \Gamma - \Gamma_1} III_{Q_i} + \sum_{l \in L_p} III_{Pl} + \sum_{l \in L_I} III_{ll}. \quad (2)$$

Бу ерда III_{ui} , III_{Q_i} , III_{Lp} , III_{ll} – мос ҳолда $\Gamma_1 + H$ тўпламнинг u - чи тугунида кучланишнинг қиймати, $\Gamma - \Gamma_1$ тўпламнинг u - чи тугунида реактив қувват, L_I тўпламнинг l – шохобчасида актив қувват оқими ва L_H тўпламнинг l – чи шохобчасида

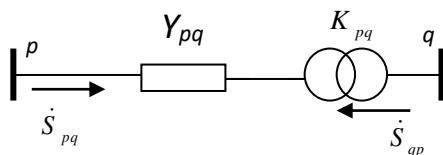
токнинг қиймати бўйича чегаравий шартлар бузилган ҳолатда киритилувчи жарима функциялари.

Функция екстремумини зарурий шартидан фойдаланиш асосида трансформаторларни трансформатсиялаш коефисентлари бўйича електр тармоқла-рининг режимини оптималлаш.

Оптималлаш алгоритми ва тугунлар кучланиши каби бошқариладиган контурли трансформаторларни трансформациялашни оптимал коефицентлар формуласи-ни олиш учун бир неча ўзгарувчиларнинг мураккаб функцияси сингари Φ нинг мақсадли функциясини дифференциаллаймиз ва қуйидагиларни оламиз:

$$\left. \begin{aligned} \frac{dF}{dK'_{pq}} &= \frac{\partial F}{\partial K'_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{dP_j}{dK'_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{dQ_j}{dK'_{pq}} \\ \frac{dF}{dK''_{pq}} &= \frac{\partial F}{\partial K''_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{dP_j}{dK''_{pq}} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{dQ_j}{dK''_{pq}} \end{aligned} \right\}, \quad (3)$$

Бу ерда K'_{pq} ва K''_{pq} – контурли трансформаторни трансформациясини комплекс коефицентини тегишлича бўйлама ва кўндаланг ташкил етuvчиси; $p - q$ – электр тармоғининг бир шахобчаси, бу ерда трансформаторлар мавжуд (2.1-расм).



2.1-расм. Бошқариладиган трансформаторни ушлаб турган елактр тармоғи алмаштириш схемаси

(3) га $\frac{\partial F}{\partial K'_{pq}}$, $\frac{\partial F}{\partial K''_{pq}}$, $\frac{dP}{dK'_{pq}}$, $\frac{dP}{dK''_{pq}}$, $\frac{dQ}{dK'_{pq}}$ ва $\frac{dQ}{dK''_{pq}}$ нинг аналитик қийматларини қўй-

ган ҳолда трансформатция коефицентлари бўйича Φ чиқариш функциясининг хисоблаш формуласини олиш мумкин. Қуйидаги ушбу формула сўзсиз оптимизациялаш ҳолатлари учун чиқарилади, қайсики бунда мақсадли функция тармоқдаги актив қувватни жами йўқотилиши кўринишида акс етади (жарима ташкил етuvчилар мавжуд емас).

Актив қувватларни йўқотилиши тугунларнинг актив қувватларни алгебраик суммаси сифатида аниқланади:

$$\pi = \sum_{i=0}^n P_i, \quad (4)$$

Негаки $i \neq p, q$ да $\frac{\partial P_i}{\partial K_{pq}}$ ва $\frac{\partial Q_i}{\partial K_{pq}}$ ҳоссалар нолга тенг екан, бундай ҳолда фақат p ва q тугунлариниг қувватларини ҳисобга олиш етарлидир. Кирхгофнинг биринчи қонунига биноан S_p ва S_q нинг қувватларини ушбу тугунлардан тарқалувчи шахобчалар бўйича актив қувватлар оқиминиг алгебраик суммаси сифатида кўрсатишимиз мумкин:

$$P_p = \sum_{j \neq p}^n P_{pj} + P_{pq}^{(p)} = -g_{pp} U_p^2 + U_p \sum_{\substack{j=0 \\ j \neq p, q}}^n U_j (g_{pj} \cos \delta_{pj} + b_{pj} \sin \delta_{pj}) - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}) - K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \quad (5)$$

$$Q_p = \sum_{j \neq p}^n Q_{pj} + Q_{pq}^{(p)} = b_{pp} U_p^2 + U_p \sum_{\substack{j=0 \\ j \neq p, q}}^n U_j (g_{pj} \sin \delta_{pj} - b_{pj} \cos \delta_{pj}) - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}) + K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \quad (6)$$

$$P_q = \sum_{j \neq q}^n P_{qj} + P_{qp}^{(q)} = -g_{qq}^* U_q^2 + U_q \sum_{\substack{j=0 \\ j \neq p, q}}^n U_j (g_{qj} \cos \delta_{qj} + b_{qj} \sin \delta_{qj}) + A_{pq}^2 U_q^2 g_{pq} - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{qp} + b_{pq} \sin \delta_{qp}) + K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{qp} - b_{pq} \cos \delta_{qp}); \quad (7)$$

$$Q_q = \sum_{j \neq q}^n Q_{qj} + Q_{qp}^{(q)} = b_{qq}^* U_q^2 + U_q \sum_{\substack{j=0 \\ j \neq p, q}}^n U_j (g_{qj} \sin \delta_{qj} - b_{qj} \cos \delta_{qj}) - A_{pq}^2 U_q^2 b_{pq} - K'_{pq} U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{qp} - b_{pq} \cos \delta_{qp}) - K''_{pq} U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{qp} + b_{pq} \sin \delta_{qp}). \quad (8)$$

Бу ерда $y_{qq}^* = y_{qq} - y_{qp}$.

(3) формуладаги $\frac{\partial F}{\partial P_i}, \frac{\partial F}{\partial Q_i}$ ҳосилаларни чизиқли алгебраик тенгламалар системаси (ЧАТС) ни ечиш асосида топамиз.

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial F}{\partial \delta_i} &= \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial \delta_i} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial \delta_i} \\ \frac{\partial F}{\partial U_i} &= \sum_j \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial U_i} + \sum_j \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial U_i} \end{aligned} \right\}, \quad (9)$$

Қолған ҳосилаларни (4) ва (5) тенгламаларни дифференциаллаш асосида аниқтаймиз. Бунда тұла ҳосилаларнининг қийматларини аниқлашни осонлаштириш учун уларнинг таҳминий саналувчи хусусий ҳосилалари билан алмаштирамиз.

Юқоридагилар асосида қуйидагини оламиз:

$$\begin{aligned} \frac{d\pi}{dK'_{pq}} &= \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_p} \right) \frac{\partial P_p}{\partial K'_{pq}} + \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_q} \right) \frac{\partial P_q}{\partial K'_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_p} \frac{\partial Q_p}{\partial K'_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_q} \frac{\partial Q_q}{\partial K'_{pq}} \Bigg\}, \\ \frac{d\pi}{dK''_{pq}} &= \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_p} \right) \frac{\partial P_p}{\partial K''_{pq}} + \left(1 + \frac{\partial\pi}{\partial P_q} \right) \frac{\partial P_q}{\partial K''_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_p} \frac{\partial Q_p}{\partial K''_{pq}} + \frac{\partial\pi}{\partial Q_q} \frac{\partial Q_q}{\partial K''_{pq}} \Bigg\} \end{aligned} \quad (10)$$

Бу ерда

$$\begin{aligned} \frac{\partial P_p}{\partial K'_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \\ \frac{\partial P_p}{\partial K''_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \\ \frac{\partial Q_p}{\partial K'_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} - b_{pq} \cos \delta_{pq}); \\ \frac{\partial Q_p}{\partial K''_{pq}} &= U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} + b_{pq} \sin \delta_{pq}); \\ \frac{\partial P_q}{\partial K'_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} - b_{pq} \sin \delta_{pq}) + 2K'_{pq} U_q^2 g_{pq}; \\ \frac{\partial P_q}{\partial K''_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} + b_{pq} \cos \delta_{pq}) + 2K''_{pq} U_q^2 g_{pq}; \\ \frac{\partial Q_q}{\partial K'_{pq}} &= U_p U_q (g_{pq} \sin \delta_{pq} + b_{pq} \cos \delta_{pq}) - 2K'_{pq} U_q^2 b_{pq}; \\ \frac{\partial Q_q}{\partial K''_{pq}} &= -U_p U_q (g_{pq} \cos \delta_{pq} - b_{pq} \sin \delta_{pq}) - 2K''_{pq} U_q^2 b_{pq}. \end{aligned} \quad (11)$$

(11) тенгламани оптималлик шартидан келиб чиққан ҳолда трансформатциянинг оптималлик коэффицентларини ҳисоблашни қўймдаги рекуррентли формулага келтириш мумкин:

$$K'_{pqon} = \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} + \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) g_{pq} \cos \delta_{pq} + \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} - \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) b_{pq} \sin \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)} +$$

$$+ \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) g_{pq} \sin \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} + \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) b_{pq} \cos \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)}$$

$$K''_{pq} = \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} + \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) g_{pq} \sin \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_p} - \frac{\partial \pi}{\partial P_q} \right) b_{pq} \cos \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)} -$$

$$- \frac{U_p \left[\left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) g_{pq} \cos \delta_{pq} - \left(\frac{\partial \pi}{\partial Q_p} + \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} \right) b_{pq} \sin \delta_{pq} \right]}{2U_q \left(\frac{\partial \pi}{\partial P_q} g_{pq} - \frac{\partial \pi}{\partial Q_q} b_{pq} \right)}.$$

Улар оптимизация алгоритмлари қаторида тенг қўлланилади. Бунда (11) бўйича ҳисоб китобда кузатиладиган ҳисоблаш жараёнини тебранишини йўқотиш учун ҳар бир итерацияда аниқланган оптимал K'_{pq} нинг қиймати куидаги формула бўйича коррекцияланади:

$$\left. \begin{aligned} K'^{(k)}_{pq_kor} &= K'^{(k-1)}_{pq_kor} + \beta_1^{(k)} (K'^{(k)}_{pq} - K'^{(k-1)}_{pq_kor}) \\ K''^{(k)}_{pq_kor} &= K''^{(k-1)}_{pq_kor} + \beta_2^{(k)} (K''^{(k)}_{pq} - K''^{(k-1)}_{pq_kor}) \end{aligned} \right\},$$

Бу ерда β_1 , β_2 – демпфирлайдиган коэффицентлар; $K^{(k)}_{pq}$, $K^{(k)}_{pq_kor}$ – трансформация коэфитцентини k - яқинлашишда олинган ва тўғриланган қийматлари.

h - кучайтирувчилар сингари демпфирлайдиган коэффицентларнинг бошланғич қиймати ҳисоблаш тажрибалари асосида оператор ёрдамида киритилади, кейинги итеретцияларда еса уларни қийматлари ма’лум бўлган алгоритмлар бўйича ўзгартирилади.

Шундай қилиб, контурли трансформаторларнинг трансформация коэфитцентлари бўйича оптималлаш алгоритми қуидагилардан иборат:

6. $\frac{\partial F}{\partial P_i}$ ва $\frac{\partial F}{\partial Q_i}$ хусусий ҳосилалар (9) ЧАТС ечими асосида ҳисобланади.

7. (12) ва (13) бўйича K_{pqonm}^1 ва K_{pqonm}^2 ҳисобланган трансформаторларнинг оптимал коэффицентларининг ҳисоб – китоби бажарилади.
8. Ушбу яқинлашишда олинган K_{pqonm}^1 ва K_{pqonm}^2 ни ҳисобга олган ҳолда тугунли ва ўзининг ўтказувчанлик матрицасини тегишли элементларини қайта ҳисоблаш бажарилади.
9. Электр тармоғининг ўрнатилган режимини ҳисоблаш бажарилади.
10. Оптималлаш жараёнида ўтиш шартларини бажарилиши текширилади.
Шарт бажарилган тақдирда ҳисоб – китоблар тўхтатилади ва охирги итерация натижалари оптимал ҳисобланади. Акс ҳолда трансформаторнинг янги трансформация коэффиценти билан ҳисоб – китоблар қайтарилади.

Назорат саволлари

1. Ёпиқ занжирли электр тармоқда қувват оқимининг табиий тақсимланиши қандай аниқланади?
2. Ёпиқ занжирли электр тармоқда қувват оқимининг иқтисодий тақсимланиши қандай аниқланади?
3. Бир жинсли ёпиқ электр тармоғини таърифланг.
4. Бир жинсли бўлмаган ёпиқ занжирли тармоқда актив исрофни камайтириш усулларини тушуниринг?
5. Контурга кирувчи трансформаторларнинг трансформациялаш коэффициентини оптималлаш қандай мезон бўйича амалга оширилади?
6. Трансформациялаш коэффициентини градиент усулида оптималлашда функционал чегаравий шартлар қандай ҳисобга олинади

Фойдаланилган адабиётлар

1. Насиров Т.Х., Гайибов Т.Ш. Теоретические основы оптимизации режимов энергосистем. – Т.: «Fan va texnologiya», 2014, 184 с.
2. Гайибов Т.Ш. Методы и алгоритмы оптимизации режимов электроэнергетических систем. – Т.: Изд. ТашГТУ, 2014, 188 с.
3. Автоматизация диспетчерского управления в электроэнергетике/Под общ. ред. Ю.Н.Руденко и В.А.Семенова. –М.: Издательство МЭИ, 2000.
4. Фазылов Х.Ф., Насыров Т.Х. Установившиеся режимы электроэнергетических систем и их оптимизация. – Т.: Молия, 2000.
5. P S R Murty. Operation and Control In Power Systems/ B S Publications. Hyderabad. 2008.
6. P. GiridharKiniand Ramesh C. Bansal, Energy managementsystems. Published by InTech. JanezaTrdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2011 InTech.
7. Frank Kreith D.Yogi Goswami.Energy management and conservation handbook. © 2008 by Taylor & Francis Group, LLC. CRCPressisan imprint of Taylor & Francis Group, anInforma business.
8. Zoran Morvaj. Energy efficiency –a bridge to low carbon economy. Published by InTech Janeza Trdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2012 InTech
9. Francis M. Vanek. Louis D. Energy Systems Engineering Evaluation and Implementation. Copyright © 2008 by The McGraw-Hill Companies.

IV.АМАЛИЙ МАШГУЛОТ МАТЕРИАЛЛАРИ

1- амалий машғулот. Электр тармоқларидағи исрофлар ва уларни ҳисоблаш (2 соат)

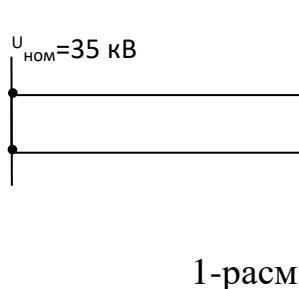
Ишдан мақсад: электр тармоқларидағи техник исрофларнинг ташкил этиувчилари, улар бөглиқ бўлган асосий параметрлар ва уларни ҳисоблаш усулларини ўрганиши.

Масала ечиш наъмуналари

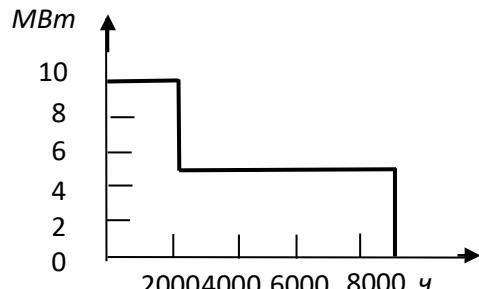
1- масала.

Схемаси 1-расмда келтирилган 35 kV кучланишли электр узатмада йиллик энергия исрофини берилган юклама графиги (2-расм) ва максимал исрофлар вақти τ бўйича ҳисоблаш талаб этилади.

Электр узатиш линиясининг узунлиги 15 km , солишишима параметрлари $r_0=0,28 \text{ } \Omega/\text{km}$, $x_0=0,43 \text{ } \Omega/\text{km}$. Ҳар бир трансформаторнинг номинал қуввати $6300 \text{ kV}\cdot\text{A}$ ($\Delta P_c=9,2 \text{ kVm}$, $\Delta P_k=46,5 \text{ kVm}$). $\cos\varphi=0,9$.



1-расм



2-расм

Ечиш: Юклама максимал бўлган ҳолатдаги қувватлар исрофини ҳисоблаймиз:

$$\Delta P_T = 0,5 \cdot \Delta P_k \cdot \left(\frac{P_{max}}{S_{hom} \cos \varphi} \right)^2 + 2 \cdot \Delta P_x = 0,5 \cdot 46,5 \cdot \left(\frac{10}{6,3 \cdot 0,9} \right)^2 + 2 \cdot 9,2 = 72,17 + 18,4 = 90,57 \text{ kNm} ;$$

$$\Delta P_L = \frac{S^2_{max}}{U_{hom}^2} \cdot r_L = \frac{\left(\frac{10}{0,9} \right)^2}{35^2} \cdot \frac{0,28 \cdot 15}{2} \cdot 10^3 = 211 \text{ kNm} ;$$

$$\Delta P_\Sigma = \Delta P_T + \Delta P_L = 90,57 + 211 = 301,57 \text{ kNm} ;$$

$$\Delta P_\Sigma^* = \frac{\Delta P_\Sigma}{P_h} = \frac{301,57 \cdot 100}{10000} = 3\%.$$

Бу ерда ΔP_T , ΔP_L - трансформаторлар ва линиялардаги актив қувват исрофлари; ΔP_Σ , ΔP_Σ^* - электр тармоқдаги ҳақиқий ва фоиз бирлигидаги умумий актив қувват исрофи.

1) Йиллик энергия исрофини юклама графиги бүйича аниқлаймиз:

$$\begin{aligned} \Delta W &= (72,17 + 211) * 2000 + 0,5^2 (72,17 + 211) * 6760 + 18,4 * 8760 = \\ &= 1200 \cdot 10^3 \text{ kNm} \cdot \text{soam}. \end{aligned}$$

Йил давомида истемолчига узатилувчи энергия:

$$W = 10 \cdot 2000 + 5 \cdot 6760 = 53,8 \cdot 10^3 \text{ MBm} \cdot \text{soam}.$$

Йиллик энергия исрофининг узатилувчи энергияга нисбатини аниқлаймиз:

$$\Delta W^* = \frac{1200 \cdot 10^3 \cdot 100}{53800 \cdot 10^3} = 2,23\%.$$

Шундай қилиб, ушбу ҳолатда энергия исрофи узатилувчи энергияга нисбатан 2,23% ни ташкил этади.

2) Йиллик энергия исрофини максимал исрофлар вақти τ бүйича аниқлаймиз. Бунда τ нинг қийматини соддалаштирилган формула бүйича топамиз:

$$T_{max} = \frac{W}{P_{max}} = \frac{53,8 \cdot 10^3}{10} = 5380 \text{ soam} ;$$

$$\tau = \left(0,124 + \frac{T_{max}}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = \left(0,124 + \frac{5380}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = 3840 \text{ soam} ;$$

$$\Delta W = (71,17 + 211) * 3840 + 18,4 * 8760 = 1248 \cdot 10^3 \text{ kNm} \cdot \text{soam} ;$$

$$\Delta W^* = \frac{1248 \cdot 10^3 \cdot 100}{53800 \cdot 10^3} = 2,32\%.$$

3) τ нинг қийматини типик эгри чизиқлар бўйича ҳам топиш мумкин. Биз кўриб чиқаётган – максимал юкламадан фойдаланиш вақти $T_{max}=5380 \text{ соат}$ ва $\cos\varphi=0,9$ бўлган ҳолат учун ушбу эгри чизиқлар бўйича $\tau=3650 \text{ соат}$ эканлигини аниқлаймиз (кўлланмадан). У ҳолда йиллик энергия исрофи қўйидаги миқдорни ташкил этади:

$$\Delta W = (72,17 + 211) * 3650 + 18,4 \cdot 8760 = 1195 \cdot 10^3 \text{ кВт} \cdot \text{ч},$$

$$\Delta W_* = \frac{1195 \cdot 10^3 \cdot 100}{53800 \cdot 10^3} = 2,22 \text{ \%}.$$

2-масала. Пасайтирувчи подстанцияда иккита ТДТН-40000/110 типдаги уч чулҷамли трансформаторлар параллел ҳолда ғрнатилган (3-расм).

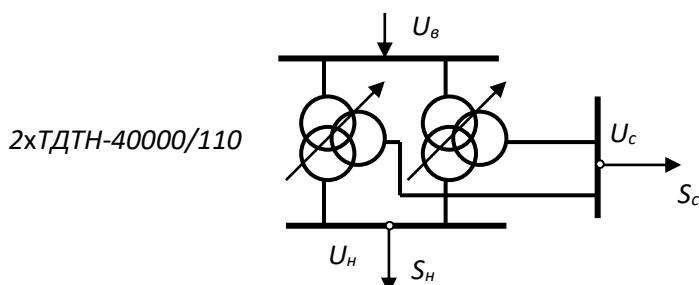
Максимал ва минимал юклама ҳолатларида подстанциянинг ғрта ва қуий томонларида юкламалар қўйидагича:

$$\dot{S}_{c,max} = 25 + j10 \text{ MBA}; \quad \dot{S}_{h,max} = 15 + j8 \text{ MBA}; \quad \dot{S}_{c,min} = 14 + j7 \text{ MBA}; \quad \dot{S}_{h,min} = 10 + j6 \text{ MBA}$$

110 кВ кучланишли тармоқнинг максимал ва минимал юклама ҳолатларини ҳисоблаш натижасида подстанциянинг юқори томонида қўйидаги кучланишлар аниқланган: $U_{c,max}=112 \text{ кВ}$; $U_{h,min}=114 \text{ кВ}$.

Подстанциянинг ғрта ва қуий томонидаги истеъмолчилар учун максимал юкламадан фойдаланиш вақтлари мос равишда $T_{y,max}=5800 \text{ соат}$ ва $T_{k,max}=4500 \text{ соат}$ ни ташкил этади.

Ушбу подстанцияда йиллик электр энергия исрофини топиш талаб этилади.

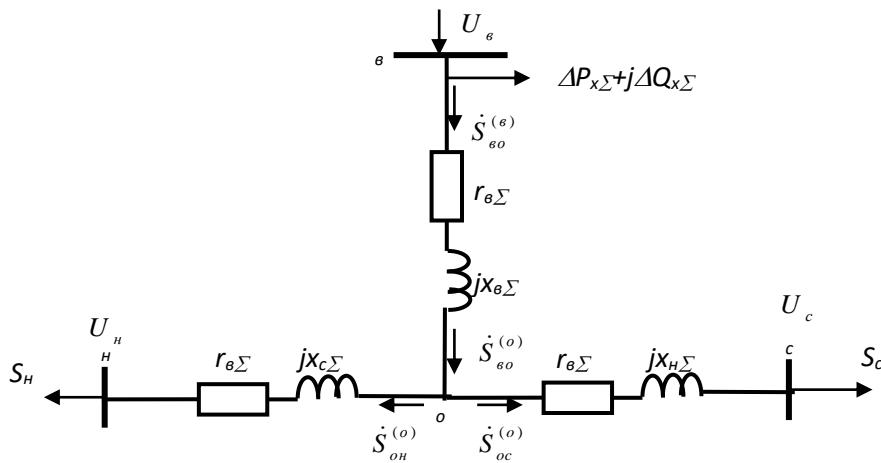


3-расм

Ечиш. Трансформаторнинг каталог параметрлари бўйича эквивалент алмаштириш схемасининг ҳисоб параметрларини аниқламиш (4-расм).

$$\Delta P_{x\Sigma} = 0,1 \text{ MBm}, \quad \Delta Q_{x\Sigma} = 0,72 \text{ MBAP};$$

$$r_{e\Sigma} = r_{c\Sigma} = r_{h\Sigma} = 0,47 \text{ Om}; \quad x_{e\Sigma} = 17,7 \text{ Om}; \quad x_{c\Sigma} = 0; \quad x_{h\Sigma} = 10,3 \text{ Om}.$$



4-расм

Максимал юклама ҳолатида трансформаторларнинг қуи, ғрта ва юқори чулжамларидаги қуидаги исрофларни топамиз:

$$\Delta P_{k,\max} = 0,011 \text{ MBm}, \quad \Delta P_{y,\max} = 0,028 \text{ MBm}, \quad \Delta P_{io,\max} = 0,075 \text{ MBm}.$$

Көрилаётган масалада истеъмолчилар учун максимал юкламадан фойдаланиш вақти берилгандырылганлиги сабабли йиллик энергия исрофини максимал исрофлар вақтидан фойдаланиб ҳисоблаймиз.

Юқори кучланиш чулжами учун максимал юкламадан фойдаланиш вақтининг қуидаги формула бейича ҳисобланувчи қийматидан фойдаланамиз:

$$T_{io,\max} = \frac{P_{y,\max} T_{y,\max} + P_{k,\max} T_{k,\max}}{P_{y,\max} + P_{k,\max}} = \frac{25 \cdot 5800 + 15 \cdot 4500}{25 + 15} = 5312,5 \text{ coam} .$$

Юқори, ғрта ва қуи чулжамлар учун максимал исрофлар вақтини ҳисоблаймиз:

$$\tau_{io} = \left(0,124 + \frac{T_{io,\max}}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = \left(0,124 + \frac{5312,5}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = 3761 \text{ coam} ,$$

$$\tau_y = \left(0,124 + \frac{T_{y,\max}}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = \left(0,124 + \frac{5800}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = 4312 \text{ coam} ,$$

$$\tau_k = \left(0,124 + \frac{T_{k,\max}}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = \left(0,124 + \frac{4500}{10000} \right)^2 \cdot 8760 = 2886 \text{ coam} .$$

Подстанцияда йиллик энергия исрофи ва унинг йил давомида узатилувчи энергияга нисбати:

$$\begin{aligned}\Delta W &= 8760 \Delta P_c + \Delta P_{\text{io},\text{макс}} \tau_{\text{io}} + \Delta P_{\text{y},\text{макс}} \tau_y + \Delta P_{\text{k},\text{макс}} \tau_k = \\ &= 8760 \cdot 0,1 + 0,075 \cdot 3761 + 0,028 \cdot 4312 + 0,011 \cdot 2886 = 1310,56 \text{ MBm} \cdot \text{соам} = \\ &= 1310560 \text{ кВт} \cdot \text{соам},\end{aligned}$$

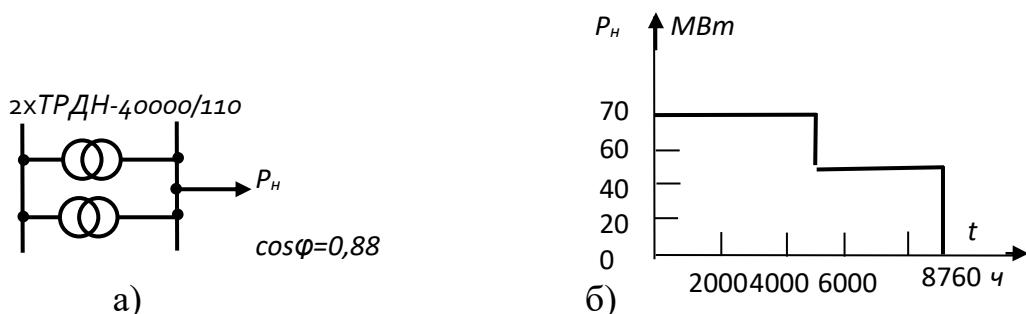
$$\Delta W = \frac{1310560 \cdot 100}{(25 \cdot 5800 + 15 \cdot 4500) \cdot 10^3} = 0,62 \text{ \%}.$$

Мустақил ечиш учун масала

3-масала. Подстанцияда иккита ТРДН-40000/110 типдаги трансформаторлар параллел ҳолда ишлаб (5,а-расм), давомийлик бүйича йиллик юклама графиги 5,б-расмда тасвирланган истеъмолчини таъминлайди.

Трансформаторларда исроф бўлувчи йиллик энергия исрофи ва максимал исрофлар вақтини топинг.

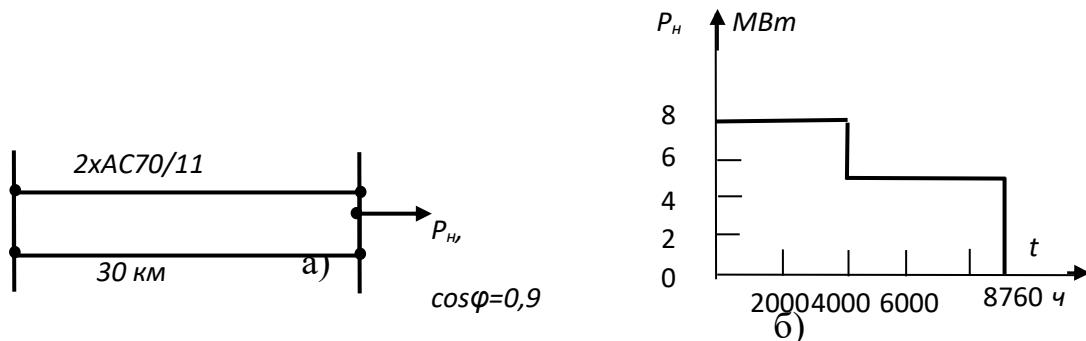
Трансформаторнинг каталог параметрлари қўлланма жадвалдан олинсин.



4- масала. AC70/11 марқали фтказгичдан тайёрланган 30 км узунлиқдаги 35 кВ номинал кучланишли икки занжирли линиядан таъминланувчи истеъмолчининг (6,а-расм) давомийлик бўйича йиллик юклама графиги 6,б-расмда келтирилган.

Истеъмолчининг максимал юкламадан фойдаланиш вақти, линияда йиллик энергия исрофи ва максимал исрофлар вақтини топинг.

Линиянинг 1 км узунлиги учун ҳисоб параметрлари қўлланма жадвалдан олинсин.



6-расм

Фойдаланилган адабиётлар:

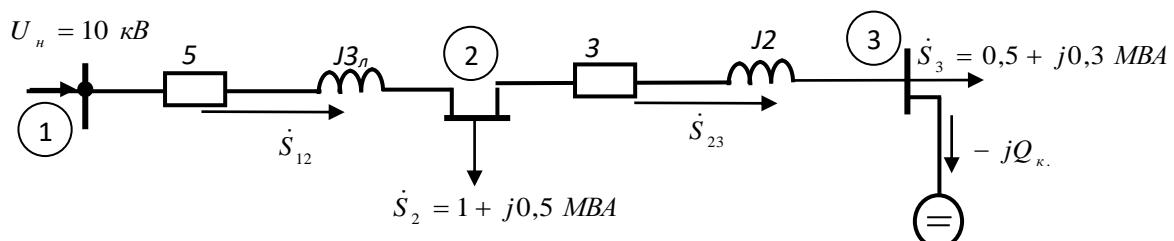
1. Железко Ю. С. Потери электроэнергии. Реактивная мощность. Качество электроэнергии: Руководство для практических расчетов / Ю. С. Железко. - М.: ЭНАС, 2009. - 456 с.
2. Железко Ю. С., Артемьев А. В., Савченко О. В. Расчёт, анализ и нормирование потерь электроэнергии в электрических сетях. - М.: НЦ ЭНАС, 2005.-280 с.
3. P. GiridharKiniand Ramesh C. Bansal, Energy managementsystems. Published by InTech. JanezaTrdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2011 InTech.
4. Frank Kreith D.Yogi Goswami.Energy management and conservation handbook. © 2008 by Taylor & Francis Group, LLC. CRC Press an imprint of Taylor & Francis Group, an Informa business.

2-амалий машғулот. Электр тармоқларидағы исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириш. (2 соат)

Ишдан мақсад: Электр тармоқларида исрофларни реактив қувватни компенсациялаш орқали камайтириши масаласининг қўйилиши, уни ечиши усуллари ва оптимал реактив қувватни ҳисоблаш алгоритмларини ўрганиши.

Масаланинг қўйилиши:

Схемаси 1-расмда келтирилган очиқ электр тармоқнинг чекка пунктидаги истеъмолчисида уланувчи реактив қувват компенсаторнинг тармоқдаги исрофнинг минимал бўлишини таъминловчи оптимал қувватини топиш талаб этилади.



1- расм

Масалани ечиш:

1-2 ва 2-3 шохобчалардаги қувватлар оқимларини 2- ва 3- тугунлар учун Кирхгофнинг биринчи конунидан фойдаланиб ифодалаймиз:

$$\dot{S}_{12} = 1,5 + j(0,8 - Q_k),$$

$$\dot{S}_{23} = 0,5 + j(0,3 - Q_k).$$

Электр тармоқдаги актив қувват исрофини компенсаторнинг номаълум қуввати орқали ифодалаймиз:

$$\Delta P = \frac{P_{12}^2 + Q_{12}^2}{U_h^2} \cdot r_{12} + \frac{P_{23}^2 + Q_{23}^2}{U_h^2} \cdot r_{23} = \frac{1,5^2 + (0,8 - Q_k)^2}{10^2} \cdot 5 + \frac{0,5^2 + (0,3 - Q_k)^2}{10^2} \cdot 3.$$

Компенсаторнинг оптималь реактив қувватини актив қувват исрофи функцияси минимумлигининг зарурий шартидан фойдаланиб топамиз:

$$\frac{\partial \Delta P}{\partial Q_k} = -\frac{2(0,8 - Q_k)}{100} \cdot 5 - \frac{2(0,3 - Q_k)}{100} \cdot 3 = 0,$$

$$Q_{k,omn.} = \frac{0,08 + 0,018}{0,1 + 0,06} = 0,612 \text{ МВАР} = 612 \text{ кВАР.}$$

Реактив қувватни компенсациялашдан олинувчи самарани баҳолаш учун дастлабки ва компенсаторни улашдан кейинги ҳолатлардаги актив қувват исрофларини солиштирамиз.

Дастлабки тармоқ учун:

$$\Delta P = \frac{1,5^2 + 0,8^2}{10^2} \cdot 5 + \frac{0,5^2 + 0,3^2}{10^2} \cdot 3 = 0,155 \text{ MBm};$$

Реактив қуввати компенсацияланган тармоқ учун:

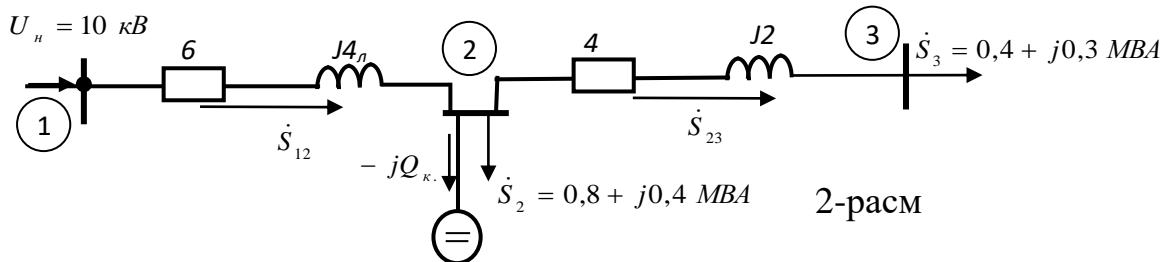
$$\Delta P_s = \frac{1,5^2 + (0,8 - 0,612)^2}{10^2} \cdot 5 + \frac{0,5^2 + (0,3 - 0,612)^2}{10^2} \cdot 3 = 0,117 \text{ MBm.}$$

Шундай қилиб, тармоқ охирида реактив қувватни оптималь компенсациялаш натижасида ундаги исроф

$$\Delta \Delta P = \Delta P - \Delta P_s = 0,155 - 0,117 = 0,038 \text{ MBm} = 38 \text{ kWt га, яъни 24,5% га камаяди.}$$

Мустақил ечиш учун масала

Схемаси 2-расмда келтирилган электр тармоқда компенсаторнинг реактив кувватини исрофни минимал бўлиш шарти бўйича аниқланг.



Фойдаланилган адабиётлар

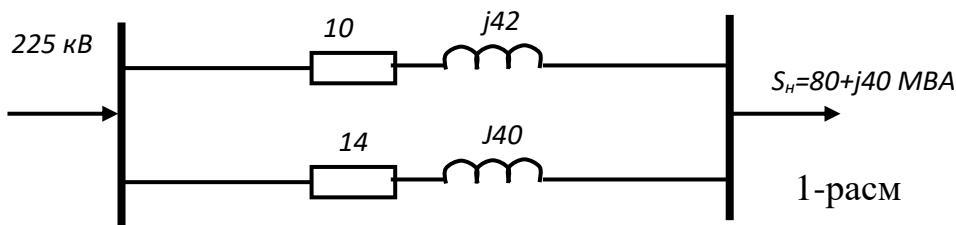
1. Насиров Т.Х., Гайибов Т.Ш. Теоретические основы оптимизации режимов энергосистем. – Т.: «Fan va texnologiya», 2014, 184 с.
2. Гайибов Т.Ш. Методы и алгоритмы оптимизации режимов электроэнергетических систем. – Т.: Изд. ТашГТУ, 2014, 188 с.
3. Автоматизация диспетчерского управления в электроэнергетике/Под общ. ред. Ю.Н.Руденко и В.А.Семенова. –М.: Издательство МЭИ, 2000.
4. John r. Fanchi. Energy in the 21st century. (2nd edition) Texas Christian University, USA. With christoper j. Fanchi. Copyright © 2011 by world scientific publishing co. Pte. Ltd.
5. Francis M. Vanek. Louis D. Energy Systems Engineering Evaluation and Implementation. Copyright © 2008 by The McGraw-Hill Companies.

З-амалий машғулот. Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларни камайтириш усуллари. (2 соат)

Ишдан мақсад: Ёпиқ занжирли электр тармоқларида истрофларнинг қувватларнинг тақсимланишига боғлиқ эканлигини ўрганиши; қувватнинг табиий ва иқтисодий тақсимланишиларни аниқлаши; қувватнинг иқтисодий тақсимланишини таъминлаши; трансформаторларнинг оптимал трансформациялаши коэффициентларини аниқлаши усул ва алгоритмларини ўрганиши.

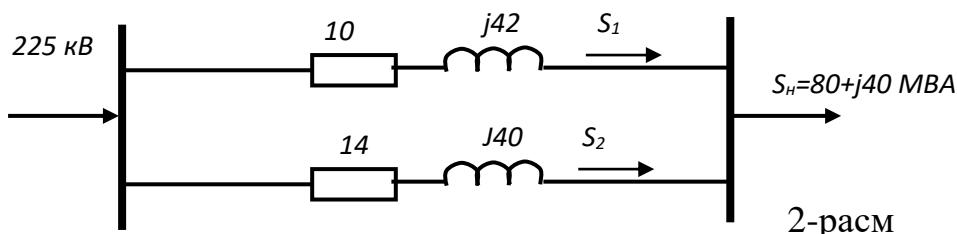
Масаланинг қўйилиши.

Схемаси 8.4-расмда келтирилган ёпиқ электр тармоқда қувватлар оқимининг табиий ва иқтисодий тақсимланишини ҳисобланг. Тармоқнинг минимал истрофлар билан ишлаш ҳолатини контурни очиш орқали таъминланг.



Ечиш. Тармоқнинг шоҳобчаларида қувват оқимининг тақсимланишини Кирхгофнинг биринчи ва иккинчи қонунларидан фойдаланиб топамиз.

Табиий тақсимланишни ва бу ҳолатдаги актив қувват истрофини ҳисоблаймиз (2-расм):



$$\dot{S}_1 = \frac{\hat{Z}_2}{\hat{Z}_1 + \hat{Z}_2} \cdot \dot{S}_h = \frac{14 - j40}{10 - j42 + 14 - j40} \cdot (80 + j40) = 38,6 + j21,86 \text{ MBA},$$

$$\dot{S}_2 = \frac{\hat{Z}_1}{\hat{Z}_1 + \hat{Z}_2} \cdot \dot{S}_h = \frac{10 - j42}{10 - j42 + 14 - j40} \cdot (80 + j40) = 41,4 + j18,14 \text{ MBA},$$

$$\Delta P = \frac{P_1^2 + Q_1^2}{U_h^2} \cdot r_1 + \frac{P_2^2 + Q_2^2}{U_h^2} \cdot r_2 = \frac{38,6^2 + 21,86^2}{220^2} \cdot 10 + \frac{41,6^2 + 18,14^2}{220^2} \cdot 14 = 1,007 \text{ MBm.}$$

Иқтисодий тақсимланишни ва бу ҳолатдаги актив қувват исрофини ҳисоблаймиз:

$$\dot{S}_{1_3} = \frac{r_2}{r_1 + r_2} \cdot \dot{S}_h = \frac{14}{24} \cdot (80 + j40) = 46,67 + j23,33 \text{ MBA},$$

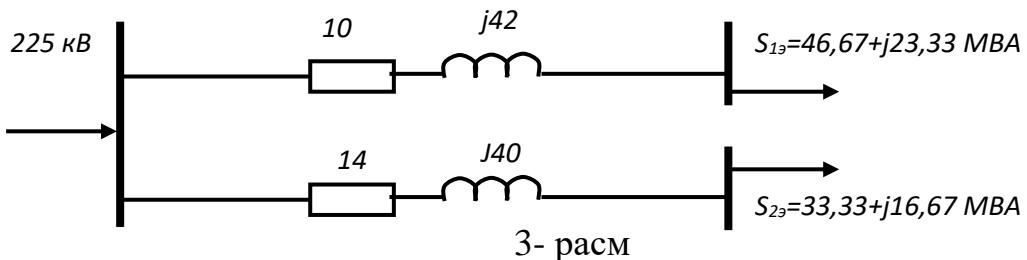
$$\dot{S}_{2_3} = \frac{r_1}{r_1 + r_2} \cdot \dot{S}_h = \frac{10}{24} \cdot (80 + j40) = 33,33 + j16,67 \text{ MBA},$$

$$\Delta P_3 = \frac{P_{1_3}^2 + Q_{1_3}^2}{U_h^2} \cdot r_1 + \frac{P_{2_3}^2 + Q_{2_3}^2}{U_h^2} \cdot r_2 = \frac{46,67^2 + 23,33^2}{220^2} \cdot 10 + \frac{33,33^2 + 16,67^2}{220^2} \cdot 14 = 0,962 \text{ MBm.}$$

Шундай қилиб, ушбу электр тармоғида қувват оқимининг иқтисодий тақсимланиши натижасида актив қувват исрофи

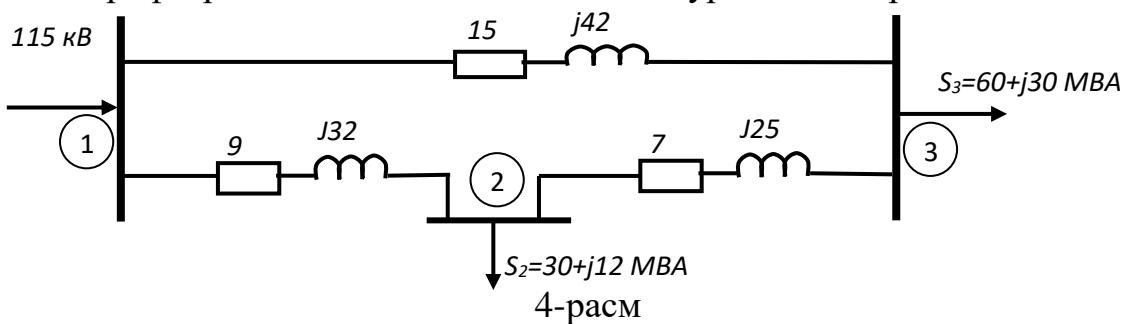
$$\Delta \Delta P = \Delta P - \Delta P_3 = 1,007 - 0,962 = 0,045 \text{ MBm} \text{ га, яъни } 4,5\% \text{ га камаяди.}$$

Ушбу иқтисодий ҳолатни таъминлаш учун контурни юклама тугунида 3-расмда тасвирланган көренинишда очимиз.



Мустақил ечиш учун масала

Схемаси 4-расмда келтирилган ёпиқ электр тармоқда қувватлар оқимиининг табиий ва иқтисодий тақсимланишини ҳисобланг. Тармоқнинг минимал исрофлар билан ишлаш ҳолатини контурни очиш орқали таъминланг.



Фойдаланилган адабиётлар

1. Насиров Т.Х., Гайибов Т.Ш. Теоретические основы оптимизации режимов энергосистем. – Т.: «Fan va texnologiya», 2014, 184 с.
2. Гайибов Т.Ш. Методы и алгоритмы оптимизации режимов электроэнергетических систем. – Т.: Изд. ТашГТУ, 2014, 188 с.
3. Автоматизация диспетчерского управления в электроэнергетике/Под общ. ред. Ю.Н.Руденко и В.А.Семенова. –М.: Издательство МЭИ, 2000.
4. John r. Fanchi. Energy in the 21st century. (2nd edition) Texas Christian University, USA. With christoper j. Fanchi. Copyright © 2011 by world scientific publishing co. Pte. Ltd.

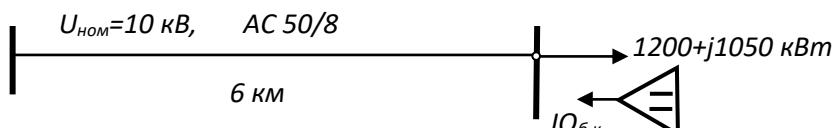
4-амалий машғулот. Электр тармоқларида исрофларни камайтиришда кучланиш бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиш.(4 соат)

Ишдан мақсад: Электр тармоқларида кучланишларнинг реактив қувватга боғлиқлигини таҳлил қилиши, исрофларни камайтиришида реактив қувватни кучланишилар бўйича чегаравий шартларни ҳисобга олиб компенсациялаш усуллари ва оптимал реактив қувватни ҳисоблаш алгоритмларини ўрганиши.

1- масала.

Бош пасайтирувчи подстанциядан 5 км масофада жойлашган подстанция AC 50/8 маркали ётказгичдан тайёрланган ёқоч таянчлардаги ҳаво линияси орқали таъминланади. ётказгичлар томони 1750 мм бўлган тенг томонли учбуручакнинг учларида жойлашган. Линиядан узатилувчи қувват 1200+j1050 kВ·A (1-расм).

Линияда кучланиш исрофини 5% гача камайтириш учун юкламага параллел ҳолда уланиши лозим бўлган конденсаторлар батареясининг қувватини топинг.



1-расм

Ечиш.

Күлланма жадвалдан $AC\ 50/8$ маркали ғтказгичдан тайёрланиб, фаза ғтказгичлари орасидаги ўртача геометрик масофа $D_{yp}=1750\ mm$ бўлган $10\ kV$ кучланишили линиянинг солишиштирма қаршиликларини аниқлаймиз:

$$r_0 = 0,603\ \Omega/m / km; x_0 = 0,388\ \Omega/m / km.$$

1. Линияда кучланиш исрофининг конденсаторлар батареясини ўрнатишдан олдинги қиймати:

$$\Delta U = \frac{Pr_x + Qx}{U_{nom}} = \frac{1200 \cdot 0,603 \cdot 5 + 1050 \cdot 0,388 \cdot 5}{10} = 565,5 B > \Delta U_{don} = 500 B,$$

2. Конденсаторлар батареясини ўрнатиш натижасида линиядаги кучланиш исрофи $\Delta U_{pyx}=500\ B$ ни ташкил этиши лозим. Демак,

$$\Delta U = \frac{Pr_x + (Q - Q_{\delta,k})x}{U} = \Delta U_{pyx},$$

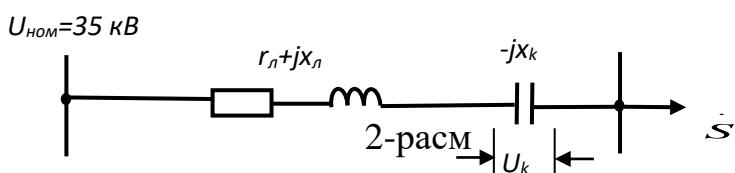
Бу муносабатдан конденсаторлар батареясининг қувватини топамиз:

$$Q_{\delta,k} = \frac{U(\Delta U - \Delta U_{don})}{x} = \frac{(565,5 - 500) \cdot 10}{5 \cdot 0,388} = 337,6\ kVAR.$$

Номинал қуввати $400\ kVAR$ бўлган конденсаторлар батареясини танлаймиз.

2-масала. Пасайтирувчи подстанция таъминлаш маркази билан узунлиги $20\ km$ бўлган $35\ kV$ кучланишили $AC\ 95/15$ маркали ғтказгичдан тайёрланган бир занжирли линия орқали бођланган. Подстанциянинг ҳисобий максимал юкламаси $S_2=12+6\ MVA$. Истеъмолчиларнинг ишлаш шартлари бўйича бу юкламада линиядаги кучланиш исрофи 7% дан ортиқ бўлмаслиги шарт. Кучланиш исрофини камайтириш учун линиянинг ҳар бир фазасига кетма-кет тарзда $40\ kvar$ қувватли $0,66\ kV$ кучланишили бир фазали стандарт конденсаторлардан ($KC2A-0,66-40$) иборат бўлган конденсаторлар батареясини улаш кўзда тутилган (2-расм).

Конденсаторлар батареясида талаб этилган конденсаторлар сони, батареянинг номинал кучланиши ва ўрнатилган қувватини аниқланг.



Ечиш. Кўрилаётган ҳаво линияси алмаштириш схемасининг солишишима ва ҳисоб параметрларини аниқлаймиз:

$$r_0 = 0,314 \text{ Ом/км}; \quad r_{\lambda} = r_0 l = 0,314 * 20 = 6,28 \text{ Ом};$$

$$x_0 = 0,42 \text{ Ом/км}; \quad x_{\lambda} = x_0 l = 0,42 * 20 = 8,4 \text{ Ом}.$$

Конденсаторларсиз линиядаги кучланиш исрофини топамиш:

$$\Delta U = \frac{P \cdot r_{\lambda} + Q \cdot x_{\lambda}}{U_{\text{ном}}} = \frac{12 \cdot 6,28 + 6 \cdot 8,4}{35} = \frac{125,76}{35} = 3,6 \text{ кВ}.$$

Масаланинг шарти бўйича рухсат этилган кучланиш исрофи:

$$\Delta U_{\text{пик}} = \frac{7}{100} \cdot 35 = 2,35 \text{ кВ}.$$

Линияда кучланиш исрофини 2,35 кВ гача камайтирувчи конденсаторларнинг қаршилигини қўйидаги тенгламадан топамиш:

$$2,35 = \frac{12 \cdot 6,28 + 6 \cdot (8,4 - x_{\kappa})}{35},$$

$$x_{\kappa} = 7,22 \text{ Ом}.$$

Берилган ҳисобий юкламада линия токи:

$$I_{\lambda} = \frac{\sqrt{P^2 + Q^2}}{\sqrt{3} U_{\text{ном}}} = \frac{\sqrt{12^2 + 6^2}}{\sqrt{3} \cdot 35} \cdot 10^3 = 221 \text{ А.}$$

KC2A-0,66-40 типдаги конденсаторнинг номинал токи

$$I_{\kappa, \text{ном}} = \frac{S_{\kappa, \text{ном}}}{U_{\kappa, \text{ном}}} = \frac{40000}{660} = 60,6 \text{ А},$$

Бундан ҳар бир фазада параллел ҳолда уланувчи конденсаторли шохобчаларнинг сони $m = 221/60,6 = 3,6$ дан катта бўлиши лозимлиги келиб чиқади.

Демак, уларнинг сонини 4 та қабул қиласиз.

KC2A-0,66-40 типдаги конденсаторнинг қаршилигини аниқлаймиз:

$$x_{\kappa, \text{ном}} = \frac{U_{\kappa, \text{ном}}}{I_{\kappa, \text{ном}}} = \frac{660}{60,6} = 10,9 \text{ Ом}.$$

Ҳар бир конденсаторли шохобчада кетма-кет уланувчи конденсаторлар сони n ни шохобчалар сони ва битта конденсаторнинг қаршилиги бўйича топамиш:

$$\frac{10,9n}{4} = 7,22, \quad \text{демак} \quad n = \frac{4 \cdot 7,22}{10,9} = 2,6.$$

$n=3$ та этиб танлаймиз.

Шундай қилиб, линиянинг учта фазасидаги конденсаторларнинг умумий сони

$$n_{\Sigma}=3 \cdot 4 \cdot 3 = 36 \text{ ма};$$

конденсаторлар батареясининг ўрнатилган қуввати

$$Q_{\text{б.к.ном}} = 36 \cdot 40 \cdot 10^{-3} = 1,44 \text{ МВАР};$$

конденсаторлар батареясининг номинал кучланиши

$$U_{\text{б.к.ном}} = 0,66 \cdot 3 = 1,98 \text{ кВ};$$

конденсаторлар батареясининг номинал токи

$$I_{\text{б.к.ном}} = 60,6 \cdot 4 = 242,4 \text{ А.}$$

Конденсаторлар батареясининг умумий қаршилиги:

$$x_k = (10,9 \cdot 3) / 4 = 8,175 \text{ Ом.}$$

Бунда линиядаги кучланиш исрофи

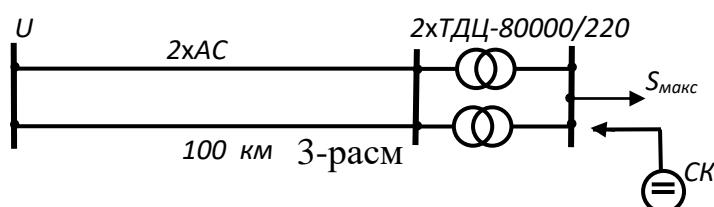
$$\Delta U = \frac{12 \cdot 6,28 + 6 \cdot (8,4 - 8,175)}{35} = 2,19 \text{ кВ},$$

бўлиб, у максимал рухсат этилган қийматдан кичикдир.

Мустақил ечиш учун масалалар

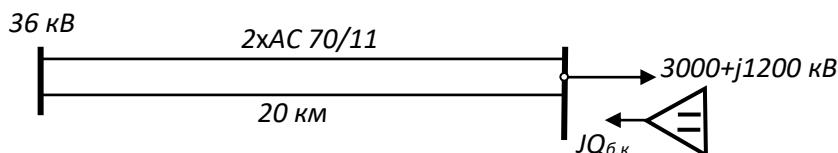
3- масала. Кучланишни пасайтирувчи подстанция *AC300/39* маркали ётказгичдан тайёрланган 220 кВ кучланишли 100 км узунликдаги икки занжирли линия орқали таъминланади (3-расм). Подстанцияда иккита *ТДЦ-80000/220* типдаги икки чулҷамли трансформаторлар параллел ишлайди. Улар ростлаш диапазони $\pm 2 \times 2,5\%$ бўлган ҚАУ курилмасиги эга. Линия бошланишидаги таъминловчи подстанция шинасидаги кучланишлар максимал ва минимал юклами ҳолатларида $U_{\text{макс}} = 222 \text{ кВ}$ ва $U_{\text{мин}} = 224 \text{ кВ}$. Подстанциядаги максимал ва минимал юкламалар куйидагича: $S_{\text{макс}} = 90+j40 \text{ МВА}$ ва $S_{\text{мин}} = 50+j20 \text{ МВА}$.

Подстанциянинг қуи томонида кучланишни қарама-қарши ростлашни таъминловчи синхрон компенсаторнинг минимал қувватини аниқланг.



4-масала. Кучланишни пасайтирувчи асосий подстанциядан 40 км ма- софада жойлашган постанция АС70/11 маркали ֆтказгичдан тайёрланган 35 кВ кучланишли икки занжирли ҳаво линияси орқали таъминланади. Линия орқали истеъмолчига узатилувчи қувват $3200+j1700 \text{ kV}\cdot\text{A}$ (4-расм).

Агар таъминлаш пунктидаги кучланиш 36 кВ бўлса, у ҳолда истеъмолчи пунктида 35 кВ кучланишни таъминлаш учун юкламага параллел тарзда уланиши лозим бўлган конденсатор батареясининг қувватини аниқланг.



4-расм

Фойдаланилган адабиётлар

1. G‘oyibov T.SH. Elektr tarmoqlari va tizimlari/O‘quv qo‘llanma. – Т.: «Voris-nashriyot». 2010. 160 b.
2. G‘oyibov T.SH. Elektr tarmoqlari va tizimlari. Misol va masalalar to‘plami./O‘quv qo‘llanma. – Т.: ToshDTU, 2006.
3. Насиров Т.Х., Гайибов Т.Ш. Теоретические основы оптимизации режимов энергосистем. – Т.: «Fan va texnologiya», 2014, 184 с.
4. Гайибов Т.Ш. Методы и алгоритмы оптимизации режимов электроэнергетических систем. – Т.: Изд. ТашГТУ, 2014, 188 с.
5. Автоматизация диспетчерского управления в электроэнергетике/Под общ. ред. Ю.Н.Руденко и В.А.Семенова. –М.: Издательство МЭИ, 2000.
6. John r. Fanchi. Energy in the 21st century. (2nd edition) Texas Christian University, USA. With christoper j. Fanchi. Copyright © 2011 by world scientific publishing co. Pte. Ltd.

V.ГЛОССАРИЙ

Availability	A condition in which a machine is ready to perform the duty for which it is intended.	Мавжудлиги - бир машина учун мүлжалланган бурчини бажариш учун тайёр бўлган бир ҳолати.
Balancing	Controlling electricity production so that it fully matches electricity demand.	Мувозанат - бу тўлиқ электр талабни ва электр ишлаб чиқаришни назорат қилиш.
Base load	A constant demand level for electric energy that is present during a prolonged time period.	Асосий юклама - узоқ вақт давомида мавжуд электр энергияси учун доимий талаб даражасида болган.
Coefficient of performance	The ratio of the amount of heat or cold produced by a heat pump and the amount of energy needed to drive the heat pump.	Бажариш коеффиценти - бир иссиқлик насоси ва иссиқлик насос ҳайдовчи учун зарур бўлган энергия миқдори томонидан ишлаб чиқарилган иссиқлик ёки совук миқдори нисбати.
Cogeneration	An effective method to utilize the heat released during the production of electric energy for process heating, space heating or cooling.	Генерация - жараён иситиш ёки совутиш учун электр энергиясини ишлаб чиқариш давомида озод иссиқлик фойдаланиш учун самарали усул.
Common cause fault	A fault in a process that negatively affects the whole process.	Сабаб айби - салбий бутун жараёнини таъсир жараёнида бир айби.
Common mode fault	A fault in a process that affects only one unit in a process with	Умумий тартиб айби - бошқаларга таъсир ҳолда па-

	several identical units in parallel without affecting the others.	раллел бир неча хил бирликлари билан бир жараёнда фақат битта бирлигидан таъсир жараёнида бир айби.
Demand management	A method to decrease electricity demand by switching of part of electricity consumption.	Талаб бошқариш - электр истеъмоли қисми коммутация томонидан электр эҳтиёжни камайтириш учун бир усул.
Discount rate	The fraction of an invested capital that is desired as an annual yield.	Чегирма даражаси - бир йиллик ҳосилдорлиги сифатида исталган бир капиталнинг улуси.
Distribution grid	The system that distributes electricity or gas to households, commercial users and small industries.	Тарқатиши тармоқ - уй, тижорат фойдаланувчилар ва кичик саноат электр ёки газ тарқатадиган тизими.
Electricity intensity	The amount of electric energy needed to create a certain gross domestic product, often expressed in kwh/€ of kwh/\$	Электр интенсивлиги - муддян ялпи ички маҳсулотни яратиш учун зарур бўлган электр энергия миқдори, тез-тез
Energy	Amount of physical work stored or delivered to a process	Энергия - жисмоний иш ёки жараён учун етказиладиган миқдор
Energy storage	Storage of energy for later use, often in pumped hydro, batteries, flywheels, and compressed air but primarily in fuels	Энергия сақлаш - кейинчалик фойдаланиш учун, тез-тез шимиб гидроенергия, батареялар, 1 ва сиқилган ҳаво, балки, биринчи навбатда

Final energy use	Energy use by the consumers, such as industries, commercials and households. It does not include the energy consumption needed for processing fuels and the energy losses of power plants	Охирги энергиядан фойдаланиш - масалан, саноат, реклама ва уй каби истеъмолчилар томонидан энергия фойдаланиш. Бу қайта ишлаш ёқилғи учун зарур бўлган энергия истеъмолини ва қувват ўсимликлар энергия йўқотишларни ўз ичига олмайди
Fixed charge rate	The rate of capital costs resulting from a given discount rate and the given life of an installation	Белгиланган заряд тезлиги - берилган чегирма ставка натижасида капитал харожатларнинг даражаси ва ўрнатиш берилганлиги
Frequency	The number of repetitive cycles of a process per second, with unit Hz (hertz).	Частота - бирлиги Хз (Гертз) билан сонияда бир жараённинг такрорланадиган сони.
Gas engine	A machine that converts the chemical energy stored in fuel gas into mechanical energy.	Газ-мотор - механик энергияга айланишига ёқилғи газ сакланади кимёвий энергия айлантирган машинаси.
Gross domestic product (GDP)	– The total monetary value of the amount of goods and services produced per year in a country. Often, the gdp is expressed in the local purchasing power parity (ppp) of the us\$, since the buying power of the us\$ differs from country to country.	Ялпи ички маҳсулот (ЯИМ) – бир мамлакатда йилига ишлаб чиқарилган товарлар ва хизматлар миқдори умумий пул қиймати. АҚШ долари сотиб олиш кучи, мамлакатдан мамлакатга фарқ буён тез-тез, ялпи ички

		маҳсулот, АҚШ доллары, махаллий харид қобилияти паритети ифода этилади.
Highvoltage AC	A three wire system for transporting electric energy at high voltage ($> 35 \text{ kv}$) as alternating current.	Юқори күчланиш УТ- юқори күчланиш электр энергия ташиш учун уч сим тизими ($> 35 \text{ кВ}$) муқобил оқим сифатида.

VI. ФОЙДАЛАНИЛГАН АДАБИЁТЛАР АДАБИЁТЛАР РЎЙХАТИ

I. Maxsus адабиётлар

1. Насиров Т.Х., Гайибов Т.Ш. Теоретические основы оптимизации режимов энергосистем. – Т.: «Fan va texnologiya», 2014, 184 с.
2. Гайибов Т.Ш. Методы и алгоритмы оптимизации режимов электроэнергетических систем. – Т.: Изд. ТашГТУ, 2014, 188 с.
3. Автоматизация диспетчерского управления в электроэнергетике/Под общ. ред. Ю.Н.Руденко и В.А.Семенова. –М.: Издательство МЭИ, 2000.
4. Фазылов Х.Ф., Насыров Т.Х. Установившиеся режимы электроэнергетических систем и их оптимизация. – Т.: Молия, 2002.
5. Mohamed E. El-Hawary. Introduction to Electrical Power Systems. Copyright 2008 by the Institute of Electrical and Electronics Engineers, Inc. All rights reserved. Published by John Wiley & Sons, Inc., Hoboken, New Jersey. Published simultaneously in Canada
6. P. GiridharKiniand Ramesh C. Bansal, Energy managementsystems. Published by InTech. JanezaTrdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2011 InTech.
7. Frank Kreith D.Yogi Goswami.Energy management and conservation handbook. © 2008 by Taylor & Francis Group, LLC. CRC Press imprint of Taylor & Francis Group, anInforma business.
8. Zoran Morvaj. Energy efficiency –a bridge to low carbon economy. Published by InTech Janeza Trdine 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2012 InTech
9. Moustafa Eissa. Energy efficiency –the innovative ways for smart energy, the future towards modern utilities. <http://dx.doi.org/10.5772/2590> Edited by Moustafa Eissa. Electric Power Distribution Handbook, T. A. Short. Taylor & Francis Group. 6000 Broken Sound Parkway NW, Suite 300.
10. Energy in the 21st century. (2nd edition) John r. Fanchi. Texas Christian University, USA. With Christopher J. Fanchi. Copyright © 2011 by World Scientific Publishing Co. Pte. Ltd.
11. Mohamed E. El-Hawary. Introduction to Electrical Power Systems. Copyright 2008 by the Institute of Electrical and Electronics Engineers, Inc. All rights reserved. Pub-

lished by John Wiley & Sons, Inc., Hoboken, New Jersey. Published simultaneously in Canada

12. Francis M. Vanek. Louis D. Energy Systems Engineering Evaluation and Implementation. Copyright © 2008 by The McGraw-Hill Companies.
13. Janeza Trdine Energy Storage in the Emerging Era of Smart Grids. Edited by Rosario Carbone. Published by InTech. 9, 51000 Rijeka, Croatia. Copyright © 2011 InTech
14. Janaka Ekanayake Cardiff University, UK Kithsiri Liyanage University of Peradeniya, Sri Lanka Jianzhongwu Cardiff University, Uk Akihiko Yokoyama University of Tokyo, Japan Nick Jenkins Cardiff University, UK. Smart Grid Technology and Applications. © 2012 John Wiley & Sons, ltd
15. Markus Hotakainen, Jacob Klimstra & Wdrtsild Finland Oy Smart power generation Printing house: Arkmedia, Vaasa 2011 Publisher: Avain Publishers, Helsinki
16. Prof. P. S. R. MURTY B.Sc. (Engg.) (Hans.) ME., Dr. - Ing (Berlin), F.I.E. (India). Life Member – ISTE Operation and Control in Power Systems
17. Leslie A. Solmes. Energy Efficiency Real Time Energy Infrastructure Investment and Risk Management. Springer Science+Business Media B.V. 2009
18. Электр қурилмаларини тузилиш қоидалар, ДИ Ўздавэнергоназорат, Тошкент, 2007.
19. Арипов М. Интернет ва электрон почта асослари.- Т.; 2000 й. 218 б.
20. Электр қурилмаларини тузилиш қоидалар, ДИ Ўздавэнергоназорат, Тошкент, 2007.
21. Электротехнический справочник: Т. 3. Производство, передача и распределение электрической энергии./Под общ.ред. профессоров МЭИ. – М.: Издательство МЭИ, 2004, 964 с
22. К.Р. Аллаев Энергетика мира и Узбекистана. Аналитический обзор. Т. Издательство «Молия» 2007. 388 с.

.Интернет сайтлар

1. <http://edu.uz> – Ўзбекистон Республикаси Олий ва ўрта махсус таълим вазирлиги
2. <http://lex.uz> – Ўзбекистон Республикаси Қонун хужжатлари маълумотлари

миллий базаси

3. <http://bimm.uz> – Олий таълим тизими педагог ва раҳбар кадрларини қайта тайёрлаш ва уларнинг малакасини оширишни ташкил этиш бош илмий-методик маркази

4. <http://ziyonet.uz> – Таълим портали ZiyoNET
5. <http://natlib.uz> – Алишер Навоий номидаги Ўзбекистон Миллий қутубхонаси
6. <https://www.ziyonet.uz>
7. <https://www.edu.uz>
8. [https://www.Lifeafterthe oilcrashnet.net](https://www.Lifeaftertheoilcrashnet.net)
9. <https://www.Theoildrum.com>
10. <https://www.researchgate.net>
11. <http://www.sciencedirect.com>
12. <http://www.journals.elsevier.com/international-journal-of-electrical-power-and-energy-systems>
13. <http://onlinelibrary.wiley.com/journal>
14. <http://iris.elf.stuba.sk>
15. <http://www.degruyter.com>
16. <http://www.epri.com/search/Pages>
17. <http://izvestia.tugab.bg/en>
18. <http://www.nfpa.org/newsandpublications>
19. <http://journals.tubitak.gov.tr>
20. <http://jeen.fei.tuke.sk/en>
21. <https://ecce-journals.rtu.lv/>
22. <http://www.elektr.polsl.pl>
23. <http://www.wydawnictwo.pk.edu.pl/>
24. <http://www.epe.tuiasi.ro>
25. <http://www.rtu.lv/en>
26. <https://www.labview.ru>
27. <https://www.matlab.com>
28. <https://www.energystrategy.ru>

