

**ЎЗБЕКИСТОН РЕСПУБЛИКАСИ ОЛИЙ ВА ЎРТА МАХСУС
ТАЪЛИМ ВАЗИРЛИГИ**

АВТОМАТИКАНИНГ ТЕХНИК ВОСИТАЛАРИ

Олий ўқув юртлари учун ўқув қўлланма

ТОШКЕНТ- 2007 й

Муаллифлар: **А.Х. Вохидов**, ТИМИ, «Сув хўжалиги электротехникаси ва уни автоматлаштириш» кафедраси доценти, т.ф.н.

Р.Т.Газиева, ТИМИ, «Сув хўжалиги электротехникаси ва уни автоматлаштириш» кафедраси доценти, т.ф.н.

Д.А.Абдуллаева, ТИМИ, «Сув хўжалиги электротехникаси ва уни автоматлаштириш» кафедраси катта ўқитувчиси

Тақризчилар: **С.Ф.Амиров**, ТТЙМИ кафедраси мудири, т.ф.н., профессор

Б.К.Тўхтамышев, Ўзбекистон Республикаси
Қишлоқ ва сув хўжалиги Вазирлиги Олий ўқув юртлари бўлими бош мутахассиси, т.ф.н.

Ушбу ўқув кўлланма «Автоматика ва бошқарув» ва «Электроэнергетика» таълим йўналишлари бўйича таълим оловчи талабалар учун мўлжалланган бўлиб, унда қишлоқ ва сув хўжалиги тизимларида ишлатиладиган автоматиканинг техник воситалари ва элементлари, уларнинг турлари, тузилиши ва иш принциплари ҳақида умумий маълумотлар, уларни ишлаб чиқариш ва технологик жараёнларда тадқик қилиш масалалари баён этилган.

Ўқув кўлланмадан шу соҳадаги инженер-магистрлар ҳамда қишлоқ ва сув хўжалиги соҳасидаги мутахассислар ҳам фойдаланишлари мумкин.

М У Н Д А Р И Ж А

Кириш.

1-боб. Автоматиканинг техник воситалари ва функционал элементлари ћакида умумий тушунчалар

- 1.1. Автоматик назорат ќилинадиган катталиклар ћакида тушунча
- 1.2. Автоматика элементлари ва уларнинг асосий кўрсаткичлари .
- 1.3. Автоматиканинг бошқариш схемалари
- 1.4. Ќишлок ва сув хўжалиги ишлаб чиқариш жараёнларини автоматлаштириш хусусиятлари

2-боб. Автоматика датчиклари.

- 2.1. Датчиклар ћакида тушунча ва уларнинг классификацияси.
- 2.2. Датчикларнинг асосий кўрсаткичлари.

2.3. Резистив датчиклар

- 2.3.1 Потенциометрик датчиклар.
- 2.3.2. Кўмир (контактли) датчиклари.
- 2.3.3. Тензометрик датчиклар.

2.4. Электромагнитли ва сигим датчиклари.

- 2.4.1. Индуктив ва трансформатор датчиклари.
- 2.4.2. Магнитоэластик датчиклар ва Холл элементи
- 2.4.3. Сигим датчиклари ва уларнинг ќўлланиш соҳалари.

2.5. Харорат датчиклари.

- 2.5.1. Суюклик датчиклари
- 2.5.2. Дилатометрик ва биметаллик ва датчиклар.
- 2.5.3. Манометрик датчиклар.
- 2.5.4. Термокаршиликлар.

2.6. Сатх, босим ва бурчак тезлиги датчиклари.

- 2.6.1. Сатх датчиклари ва уларнинг иш принциплари
- 2.6.2. Босим датчиклари
- 2.6.3. Сарф датчиклари
- 2.6.4. Бурчак тезлиги датчиклари

2.7. Намлик датчиклари.

- 2.7.1. Намлик курсатгичлари хакида тушунча.
- 2.7.2. Намлик датчикларининг классификацияси ва иш принциплари

2.8. Генератор датчиклари.

- 2.8.1. Индукцион датчиклар
- 2.8.2. Фотоэлектрик датчиклар.
- 2.8.2.1. Фоторезисторлар.
- 2.8.2.2. Фотодиодлар.
- 2.8.2.3. Оптоэлектрон асбоблар.
- 2.8.3. Пъезоэлектрик датчиклар
- 2.8.4. Термоэлектрик (термопаралар) датчиклар

3-боб. Автоматика релелари..

- 3.1. Релелар хақида тушунча ва уларнинг классификацияси
- 3.2. Релеларнинг асосий курсаткичлари.
- 3.3. Реле контактларининг эксплуатацион катталиклари.
- 3.4. Электромагнитли релелар

4-боб. Мантикий элементлар.

- 4.1. Мантиқ алгебрасининг асосий тушунчалари
- 4.2. Мантикий элементлар бажарадиган функциялар.
- 4.3. Асосий мантикий элементлар
- 4.3.1. T-101 мантикий элементи
- 4.3.2. T-107 мантикий элементи
- 4.3.3. T-303 мантикий элементи

5-боб. Автоматиканинг функционал элементлари.

- 5.1. Ахборотни акс этиш воситалари
- 5.2. Топшириш ва таккославш элементлари
- 5.3. Рақам-аналогли ва аналог-рақамли узгарткичлар
- 5.3.1. Ракам-аналогли ўзгартиргичлар
- 5.3.2. Аналог- рақамли ўзгартиргичлар
- 5.4. Автоматик эслаб колиш ускуналари.
- 5.5. Автоматик хисоблаш ускуналари.

6-боб. Автоматика кучайтиргичлари.

- 6.1. Автоматика кучайтиргичлари хақида умумий маълумотлар ва уларга қўйиладиган асосий талаблар
- 6.2. Гидравлик кучайтиргичлар
- 6.3. Оким кувурчали гидравлик кучайтиргичлари

7-боб. Автоматиканинг ижро механизмлари.

- 7.1. Ижро механизмлари хақида тушунча ва уларнинг туркумланиши.
- 7.2. Электрик ижро механизмлари.
- 7.3. Электродвигателли ижро механизмлари.
- 7.4. Такомиллаштирилган электрик ижро механизмлари
- 7.5. Электромагнитли ижро механизмлари
- 7.6. Электромагнитли муфталар.

8-боб. Автоматика ростлагичлари.

- 8.1. Автоматик ростлагичлар хақида тушунча ва уларнинг турлари.
- 8.2. Пропорционал ростлагичлар.
- 8.3. Интеграл ростлагичлар.
- 8.4. Пропорционал-интеграл (изодром) ростлагичлар.
- 8.5. Пропорционал-дифференциал ростлагичлар.
- 8.6. Гидравлик ростлагичлар

9 - боб. Автоматик бошкариш тизимлари ва техник воситаларининг пухталиги

- 9.1. Пухталик хакида тушунчалар ва унга таъсир киладиган катталиклар
- 9.2. Элементларнинг пухталигини аниклаш ва мустахкамлигини ошириш йуллари.

ФОЙДАЛАНИЛГАН АДАБИЕТЛАР.

Кириш.

Кишлоқ ва сув хўжалигидаги қўплаб тармоқларда қўлланилаётган илғор технологиялар ишлаб чиқаришнинг автоматлаширилган бошқарув тизимларидан фойдаланишини талаб қилади. Шунинг учун соҳа бўйича тайёрланаётган мутахассислар автоматиканинг техник воситалари, автоматик назорат, автоматик ростлаш, автоматик бошқарув тизимлари, оператив хизмат тармоғи ҳакида маҳсус билимга эга бўлишлари зарур.

Ўзбекистон Республикасининг «Таълим тўғрисида» ги қонуни ва «Қадрлар тайёрлаш Миллий дастури» мамлакатимизда таълим тизимини ислоҳ қилишнинг асосини яратиб берди. Бу эса Олий таълим даргоҳларида сифат жиҳатдан янги рақобатбардош миллий кадрларни тайёрлашда негиз ҳисобланади. Кўрсатилган масалаларни ҳал қилишда Олий ўқув юртларининг «Электроэнергетика» ва «Автоматлашириш ва бошқарув» таълим йўналишлари учун «Автоматиканинг техник воситалари» фани киритилган.

Автоматика - фан ва техниканинг алоҳида соҳаси бўлиб, бу соҳа автоматик бошқариш назарияси, автоматик тизимлар яратиш принциплари ва бу тизимларда қўлланиладиган техник воситалар билан шуғулланади. Автоматика сўзи грекча сўздан олинган бўлиб, ўзи харакатланувчан мосламани англатади. Автоматика фан сифатида 18-асрнинг иккинчи ярмида, яъни ип-йигириув, тиқув станоклари ва буғ машиналари каби биринчи мураккаб машина - қурилмаларининг пайдо бўлиш даврида ишлатила бошланди.

Техника тарихида биринчи маълум бўлган автоматик қурилма Ползунов буғ машинаси (1765 й.) ҳисобланади. Бу машина оддий шамол ва гидравлик двигателларнинг ўрнига ишлатилган ва одам иштирокисиз сувнинг сатҳини ростлаган. Автоматик ростлашнинг асосий принципларини инглиз олими Ф. Максвелл томонидан 1868 йилда ишлаб чиқилди.

Техниканинг ривожланиши ва одамларнинг оғир қўл меҳнатидан бўшашига қарамасдан иш жараёнлари ва меҳнат қуролларини бошқариш кенгайиб ва мураккаблашиб борди. Айрим ҳолатларда эса маҳсус қўшимча элементларсиз механизациялашган ишлаб чиқаришни бошқариш имкониятлари мураккаблашди. Бу эса ўз навбатида автоматиканинг муҳимлигини ва уни ривожлантириш кераклигини исботлади.

Автоматика - машина техникаси ривожланишининг юқори поғонаси ҳисобланади. Бунда одамлар нафақат жисмоний меҳнатдан, балки машина, қурилмалар ва ишлаб чиқариш жараёнларини назорат қилиш ва уларни бошқаришдан ҳолис бўладилар. Автоматика меҳнат унумдорлигини ошириш, иш шароитларини яхшилаш, жисмоний ва ақлий меҳнатни бир-бирига яқинлаштириш каби қўплаб жараёнлар учун ҳизмат қилади.

Бугунги кунда автоматика алоҳида фан сифатида ўз йўналишларига эга. Бу фан автоматик бошқариш тизимларининг назарияси ва унинг тузилиш тамоиллари билан шуғулланади.

Хозирги даврда фан техника тараққиёти шундай илгари сурилдики, мавжуд техника ва технологиялар ишлаб чиқаришда янги, ҳар тарафлама замон

талабига жавоб берадиган техник воситалар билан таъминлаш зарурияти туғилди. Хорижий мамалакатлардан келтирилаётган янги техника ва технологияларни ўзлаштириш эса юқори билим ва малака талаб этади. Қишлоқ ва сув хўжалигини ишлаб чиқаришда автоматик бошқариш тизимларини кўллаш юқори самарадорликка эга, чунки кўп босқичли ишлаб чиқариш жараёнларда иктисадий самарадорликка эришиш учун имкон борича механизациялаш ва автоматлаштириш воситаларидан кенг фойдаланиш талаб қилинади.

Қишлоқ ва сув хўжалигини автоматлаштириш асосан саноатдаги технологик жараёнларни автоматлаштиришдаги тажрибаларга асосланади. Шу билан бирга қишлоқ ва сув хўжалигидаги технологик жараёнлар, шу жумладан гидротехник иншоотлари, насос станциялари, сувни ҳисобга олиш каби соҳалар ўзининг шундай маҳсус хусусиятларига эгаки, бу ҳолда танланган техник воситалар ва элементлар маълум технологик талабларга жавоб бериши керак.

Қишлоқ ва сув хўжалигига иш унумдорлигини оширишнинг асосий йўлларидан бири дехқончилик жараёнларини автоматлаштириш ҳисобланади. Деҳқончилик соҳасида механизациялаш жараёнлари етарли даражада ривожланиш кўрсаткичларига эга бўлсада, лекин уларни автоматлаштириш соҳаси халигача о́соқлаб келмоқда. Бунинг асосий сабаблари, биринчи навбатда деҳқончилик жараёнларининг мураккаблиги ер ва сув шароитларининг хилма-ҳиллигидир, жумладан:

- а) жараёнларни харакатланувчан агрегатлар бажариши, тупроқ ва ўсимликни эса қўзғалмаслиги;
- б) агрегатнинг хар ҳил об-ҳаво шароитида ишлаши;
- в) материалнинг бир жинсли бўлмаслиги (ҳосилдорлиги, намлик, ифлослик ҳамда кутилмаган факторлар);
- г) рельефнинг мураккаблиги (пастлик - баландлик, чуқурлик).

Юқорида айтилганлардан кўриниб турибдики, бўлажак электромеханик мутахассислари олдида қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришида автоматик бошқариш ва ростлаш тизимлари ҳамда автоматиканинг техник воситаларини кўллаш каби ўта долзарб масалалар турибди.

Фаннинг мақсади талабаларда автоматик бошқариш ва ростлаш тизимларини ва техник воситаларни таълил қилиш ҳамда уларни қишлоқ ва сув хўжалиги соҳаларида фойдаланиш бўйича назарий ва амалий билимларни шакллантиришдан иборат.

Автоматиканинг техник воситаларига назорат ахборотларини қабул қилувчи, узатувчи, ўзгартирувчи, сақлагувчи, программалаштирилган ахборот билан солиштирувчи, буйруқ ахборотини шакллантирувчи ҳамда технологик жараёнга таъсир кўрсатувчи қўйидаги ускуналар ва техник қурилмалар киради: датчиклар, релелар, кучайтиргичлар, логик (мантиқий) элементлар, ростлагичлар, стабилизаторлар, ижро механизмлари ва бошқалар. Бундай техник воситалар автоматикада ўлчаш ўзgartкичлари деб ҳам юритилади

Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришини автоматлаштириш жараёни умуман олганда уч даврга бўлинади.

Биринчи давр - айрим технологик жараёнларни автоматлаштириш. Жараённинг айрим параметрлари автоматлаширилган агрегат яқинида ўрнатилган йирик ўлчамли асбобларнинг кўрсатишига мувофиқ равища ростланади. Бунда асбобларни машина ва ускуналар яқинига жойлаштириш деярли қийинчиликлар туғдирмайди. Автоматлаширишнинг бу даврида шкаласи яхши кўрсатадиган йирик ўлчамли асбоблар ишлатилади. Бунда бир корпусга ўлчаш асбоби, ростлагич ва топширгич жойлаштирилади.

Иккинчи давр - айрим жараёнларнинг комплекс автоматлаштриш.

Бунда ростлаш алоҳида шчитга ўрнатилган асбоблар бўйича олиб борилади. Йирик ўлчамли асбоблардан фойдаланиш бу шчитни бир неча метрга чўзилиб кетишига олиб келади ва шчитни назорат қилиш қийинлашади. Автоматлаширишнинг бу даврида шчитдаги асбобларни ћажмини кичиклаштириш зарурати пайдо бўлади. Бу масалани ћал қилиш учун кичик ўлчамли иккиламчи асбоблар ишлатилади.

Учинчи давр - тўлиқ автоматлаштириш даври.

Бу даврнинг характерли хусусияти шундаки, барча жараёнлар ягона диспетчерлик пунктига марказлаштирилади. Шу билан бирга, митти иккиламчи асбобларни ишлатиш эҳтиёжи пайдо бўлади. Доимий назоратни талаб ќилмайдиган ўлчаш ва ростлаш асбоблари (йирик габаритли) шчитдан ташқарига ўрнатилади.

1-боб. Автоматиканинг техник воситалари ва функционал элементлари хақида умумий тушунчалар

1.1. Автоматик назорат қилинадиган катталиклар хақида тушунча

Хозирги даврда Халқ хўжалиги соћаларини автоматлаштириш жараёнларида 3000 дан ортиқ физик катталиклар ва технологик кўрсаткичларни назорат қилиш керак бўлади. Қишлоқ хўжалигини автоматлаштиришда барча назорат қилинадиган катталиклар ва кўрсаткичлар асосан беш гурухга бўлинади: теплоэнергетик кўрсаткичлар; электроэнергетик кўрсаткичлар; механик кўрсаткичлар; кимёвий таркиби ва физиковий тузилиши.

Теплоэнергетик кўрсаткичларга: ҳарорат, босим, сатҳ ва сарф каби катталиклар киради.

Электроэнергетик кўрсаткичларга: ўзгармас ва ўзгарувчан ток ва кучланиш, актив реактив ва тўла қувват, қувват коэффициенти, частота, изоляция қаршилиги.

Механик кўрсаткичлар: бурчак тезланиш, деформация, куч, айланиш моментлари, деталлар сони, материаллар қаттиклиги, тебраниш, масса.

Кимёвий кўрсаткичлар: концентрация, кимёвий тузилиши ва таркиби.

Физиковий катталиклар: намлик, электр ўтказувчанлик, зичлик, юмшоқлик, ёритилганлик ва кабилар.

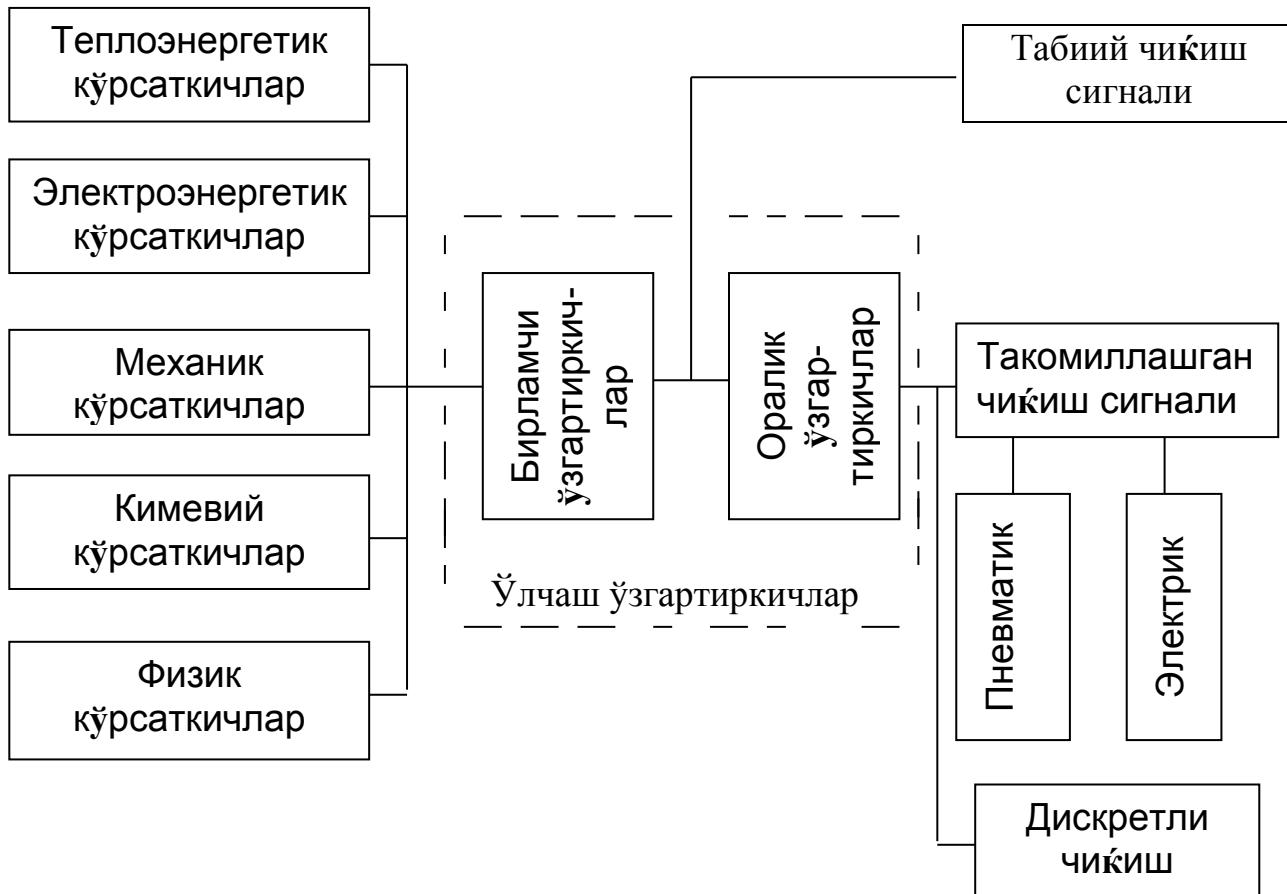
Назорат қилинадиган катталиклар билан ўзgartirгичлар ва сигналларнинг структуравий боғланиш схемаси 1.1- расмда келтирилган.

Бажариладиган вазифаларига қараб автоматлаштиришни қўйидагиларга ажратиш мумкин: **автоматик назорат, автоматик химоя, автоматик бошқариш, автоматик ростлаш**.

Автоматик назорат ўз навбатида автоматик сигнализация, автоматик ўлчаш, автоматик саралаш ва автоматик ахборотни йиғишига ажратилади.

Автоматик сигнализация хизматчиларни, технологик жараён кўрсаткичлари чегаравий кўрсаткичларга яқинлашганлик һақида ахборот беради. Автоматик ўлчаш технологик жараённи асосий кўрсаткичларини маҳсус асбобларга узатиб беришга хизмат қиласди. Автоматик саралаш маҳсулотни оғирлик ўлчамлари, ранги ва бошқа физико-механикавий хусусиятларига қараб ажратишга хизмат қиласди. Автоматик ахборотни йиғиши технологик жараён ўтиши, маҳсулотни сифати, сони ва бошқа кўрсаткичлари хақида маълумот йиғишида хизмат қиласди.

Автоматик химоя нонормал ва халокат холатларида қўлланилади. Бу һолда ҳимоя воситалари жараённи тўхтатиб ёки автоматик равишда ушбу холатларни четлаштиришга хизмат қиласди.



1.1- расм. Ўлчаш ўзгартиргичларининг структуравий боғланиш схемаси.

1.2. Автоматика элементлари ва уларнинг асосий күрсаткичлари

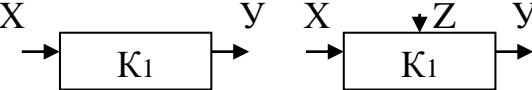
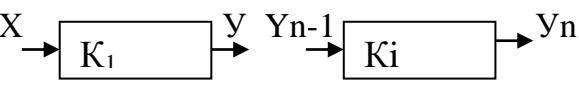
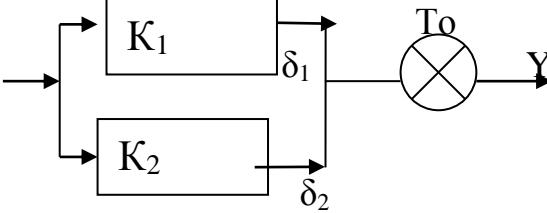
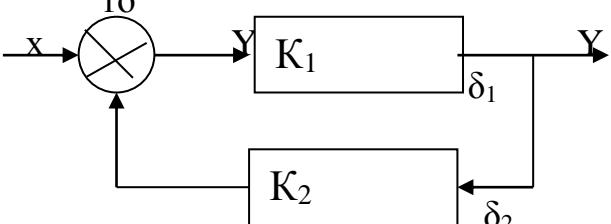
Автоматика элементи деб ўлчанаётган физик катталикини бирламчи ўзгартирувчи мосламага айтилади. Автоматика элементлари түрт хил структуравий белгиланиш схемаларидан иборат бўлади (1.1- жадвал):

- оддий бир мартали (бирламчи) тўғридан-тўғри ўзгартериш;
- кетма-кетли тўғридан-тўғри ўзгартериш;
- дифференциал схемали;
- компенсацион схемали.

Оддий ўлчаш ўзгартиргичлари (а) бир дона элементдан ташкил топган бўлади. Кетма-кетли ўзгартгичларда эса (б) олдиндаги ўзгартиргичнинг кириш кўрсатгичи кейиндаги ўзгартгичнинг чиқиши ҳисобланади. Одатда бирламчи ўзгартиргич сезирлик элементи (СЭ), оғирги (кейинги) ўзгартиргич эса чиқиш элемети деб юритилади. Ўзгартиргичларнинг кетма-кетлиги уланиш усули бир мартали ўзгартеришда чиқиш сигналидан фойдаланиш қулай бўлган шароитда қўлланилади.

1.1-жадвал

Атоматика элементларининг структуравий белгиланиш схемалари

№	Структуравий белгиланиш схемалари	Ўзгартириш коэффициенти	Четга чиқиши
1.		$K = K_1$	$\delta = \delta_i$
2.		$K = \prod_{i=1}^n K_i$	$\delta = \sum_{i=1}^n \delta_i$
3.		$K = K_1 + K_2$	$\delta = \delta_1 k_1 / (k_1 + k_2) + \delta_2 / (k_1 + k_2)$
4.		$K = K_1 / (1 + K_1 * K_2)$	$\delta = \delta_1 / (1 + K_1 * K_2) - \delta_2 / [1 + 1/(K_1 * K_2)]$

Изоҳ: x - ўлчанаётган (кириш) кўрсаткичи; y - ўлчаш ўзгартиргичининг чиқиши сигнали. z - қўшимча энергия манбаиси.

Дифференциал схемали ўлчаш ўзгартиргичлари назорат қилинаётган катталикини унинг этalon қийматлари билан солиштириш зарурати бўлганда қўлланилади.

Компенсацион схемали ўзгартиргичлар усули эса юқори аниқлик билан ишлиши, универсаллиги ћамда ўзгартириш коэффициентининг ташки таъсирларга деярли боғлик эмаслиги билан ажралиб туради.

Атоматика элементлари тизимнинг энг асосий ќисми бўлиб, ќуйидаги функциялардан бирини бажаради:

- назорат қилинаётган ёки ростланаётган катталикини ќулай кўринишдаги сигналга ўзгартириш (бирламчи ўзартгич - датчиклар);

- бир энергия кўринишидаги сигнални бошқа энергия кўринишдаги сигналга ўзгартириш (электромеханик, термоэлектрик, пневмоэлектрик, фотоэлектрик ва хакозо ўзгартичлари);

- сигнал табиатини ўзгартирмасдан унинг катталикларини ўзгартириш (кучайтиргичлар);

- сигналнинг кўринишини ўзгартириш (аналог-рақам, рақам аналог ўзгартичлари).

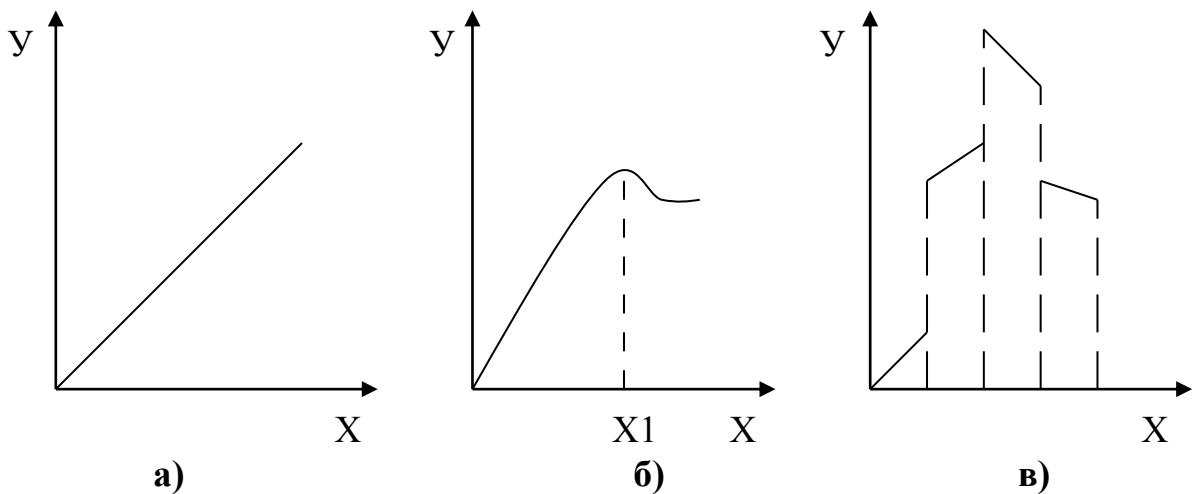
- сигналнинг формасини ўзгартириш (таќкослаш воситалари),
- мантикий операцияларни бажариш (мантикий элементлар),
- сигналларни таќсимлаш (таќсимлагич ва коммутаторлар),
- сигналларни сақлаш (хотира ва сақлаш элементлари),
- программали сигналларни ҳосил қилиш (программали элементлар),
- бевосита жараёнга таъсир қилувчи воситалар (ижрочи элементлар).

Автоматика элементларининг функциялари хар ҳил бўлганига қарамай, уларнинг параметрлари умумий ҳисобланади ва уларга қуидагилар киради:

- статик ва динамик режимлардаги тавсифномалари;
- узатиш коэффициенти (сезгирик, кучайтириш ва стабилизация коэффициентлари);
- хатолик (ностабиллик);
- сезгирик чегараси.

Хар бир автоматика элементи учун турғунлашган режимда кириш X ва чиқиш сигналлари Y орасида $y=f(x)$ боғлиқлик мавжуд. Ушбу боғлиқлик элементнинг статик тавсифномаси дейилади.

Кўриниш бўйича (1.2.-расм) автоматика элементларининг статик тавсифномалари уч гурухга ажратилади: а) чизиқли, б) узлуксиз ночизиқли, в) ночизиқ узлукли.



1.2.- расм. Автоматика элементларининг статик тавсифномалари.

а) - чизиқли $K_c = K_g = \text{const}$; б) - узлуксиз ночизиқли; $K_c \neq K_g \neq \text{const}$. в)- ночизиқ узлукли $K_c \neq K_g \neq \text{const}$ F

Автоматика элементининг ишлаш шароитлари турғунлашмаган, яъни X ва Y қийматлари вақт давомида ўзгарилаётган пайти динамик режим дейилади.

Чиқишиң көйматининг вақт давомида ўзгариши эса динамик тавсифномаси дейилади.

Автоматика элементлари маълум инерционликка эга, яъни чиқишиң сигнални кириш сигналига нисбатан кечикиши билан ўзгарилади. Элементларнинг бу хусусиятлари автоматик тизимининг динамик режимидаги ишини аниқлайди.

Хар бир элементнинг умумий ва асосий характеристикаси унинг ўзгартириш коэффициенти, яъни элемент чиқиши катталигининг кириш катталигига бўлган нисбатига тенг. Автоматик тизимларнинг элементлари миқдор ва сифат ўзгартиришларни бажаради. Миқдор ўзгартиришлар кучайтириш, стабиллаш ва бошқа коэффициентларни назарда тутади. Сифат ўзгартиришда бир физиковий катталик иккинчисига ўтади. Бу ҳолда ўзгартириш коэффициенти **элемент сезгирилиги** дейилади.

Автоматика элементининг яна бир муҳим тавсифномаси - элемент (кириш катталиги ўзгаришига боғлик бўлмаган) чиқиши катталигининг ўзгаришидан ҳосил бўлган ўзгартириш хатосидир. Бу хатога сабаб атроф-муҳит хароратининг, таъминлаш кучланишининг ўзгариши ва кабилар бўлиши мумкин. Элемент характеристикаларининг ўзгариши натижасида пайдо бўладиган ҳато **ностабиллик** деб аталади.

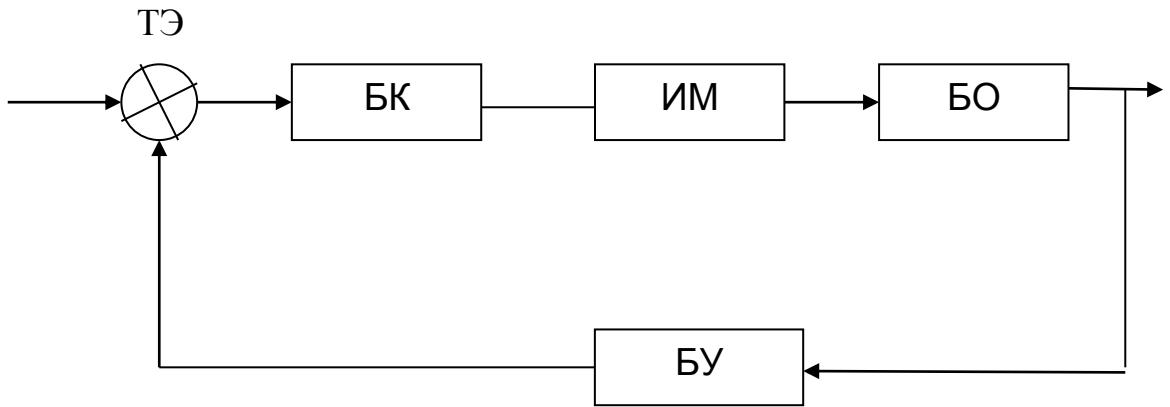
Баъзи элементларнинг чиқиши ва кириш катталиклари ўртасида кўп кийматли боғланиш мавжуд. Бунга қуруқ ишқаланиш, гистерезис ва бошқалар сабаб бўлиши мумкин. Бунда катталиктининг хар бир кириш кийматига унинг бир неча чиқиши кийматлари мос келади. Сезгирилик чегарасининг мавжудлиги шу ҳодиса билан боғлик.

Кириш катталигининг элемент чиқишидаги сигналини сезиларли даражада ўзгартириш қобилиятига эга бўлган киймати **сезгирилик чегараси** дейилади. Автоматика элементлари мустаҳкамлик билан хам характеристланади. Элементларнинг саноат эксплуатациясида ўз параметрларини йўл қўйиладиган чегарада сақлаш қобилиятига **мустаҳкамлик** деб аталади. Мустаҳкамлик элементни лойиҳалаш вақтида ҳисобланади ва уни ишлаб чиқарилгандан сўнг эксплуатация жараёнида синалади.

1.3. Автоматиканинг бошқариш схемалари

Автоматик тизимлар, элементлар ва мосламаларнинг монтаж, созлаш, ростлаш, эксплуатация қилиш каби иш жараёнларни бажариш мақсадида автоматик схемалардан фойдалинади. Автоматика схемалари асосий ҳужжат ҳисобланади ва улар функционал, структуравий, принципиал ва монтаж схемаларига бўлинади.

Функционал схемалар мосламаларни, элементларни, воситаларни ўзаро боғланишларини ва характеристикиларини ифодалайди. Элементлар схемада тўртбурчак шаклида белгиланади, уларнинг орасидаги алоқалар эса стрелкали чизиқлар билан белгиланади. Стрелканинг йўналиши сигналнинг ўтишини кўрсатади (1.3 - расм).

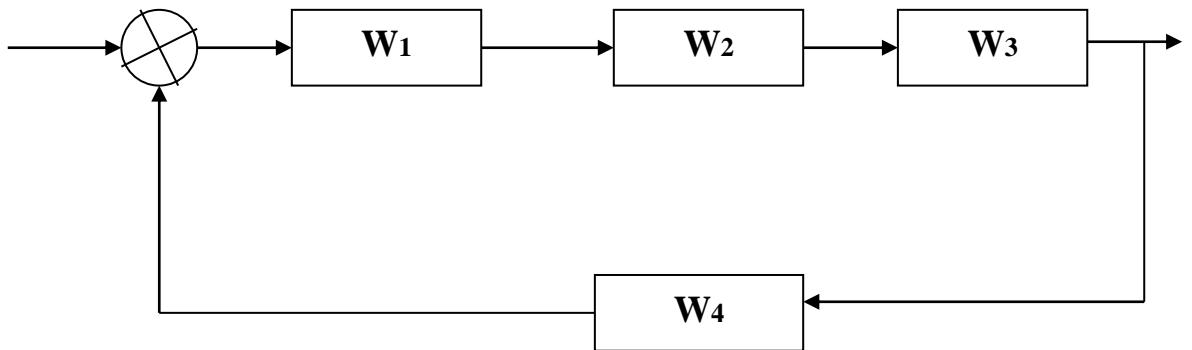


1.3.- расм. Автоматиканинг функционал схемаси.

ТЭ - топшириш элементи; БК-бошқариш ва қабул қилиш элементи; ИМ - ижро механизми; БЭ-бошқариш элементи; БУ - бирламчи ўзгартиргич.

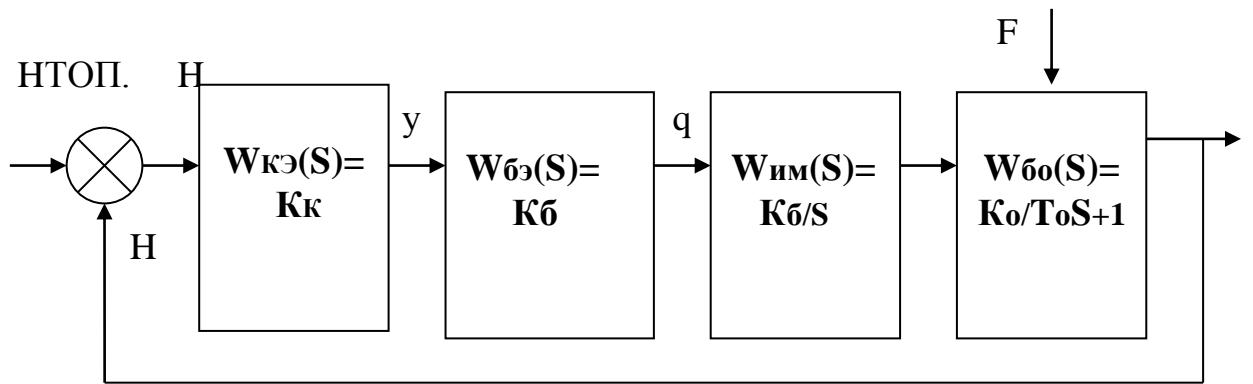
Структуравий схема автоматик тизимни ташкилий қисмларининг ўзаро боғланишларини кўрсатиб, уларнинг динамик хусусиятларини тавсифлайди. Структуравий схемалар функционал ва принципиал схемалар асосида ишланади.

Структуравий схемада аниқ восита, ростлагич, элемент кўрсатилмасдан, балки ўтаётган физиковий жараённинг математик модели кўрсатилади. Структуравий схемада элементлар тўртбурчак шаклида ифодаланади ва уларнинг ичидаги элементнинг математик модели ёзилади (1.4- расм).



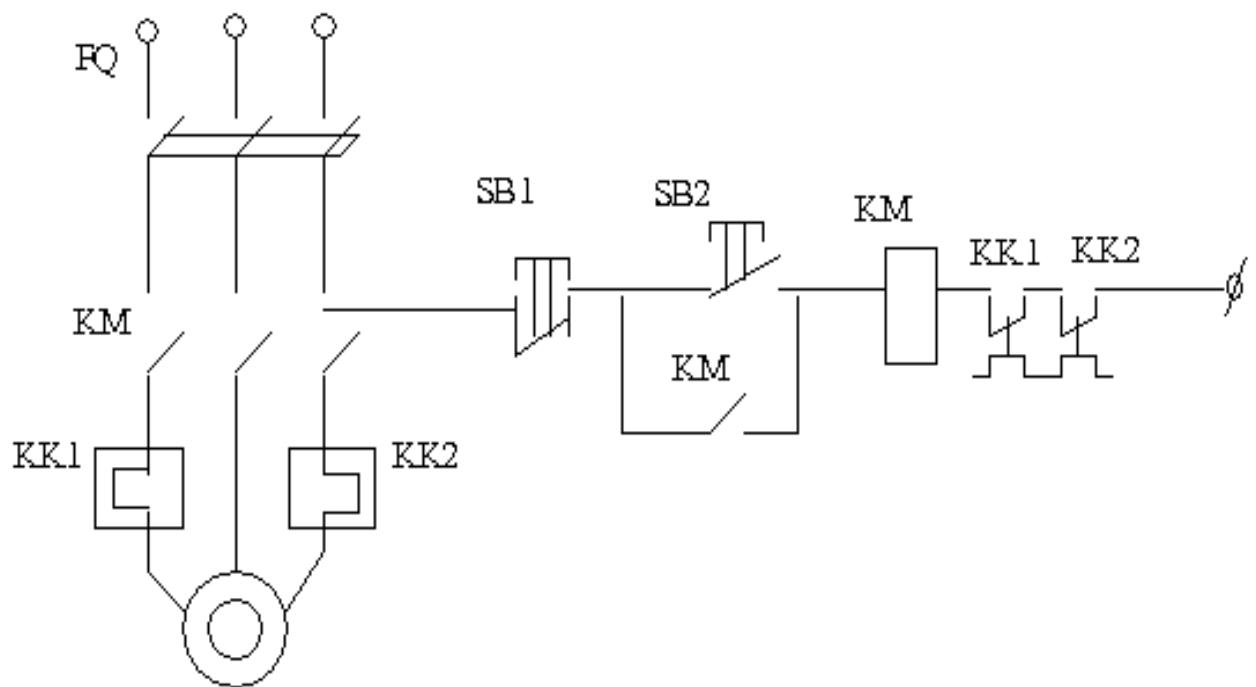
1.4. - расм. Автоматиканинг структуравий схемаси.

Автоматик ростлаш тизимининг кейинги таълили элементларининг динамик характеристикаларини аниқлаш ва тизимнинг структуравий схемасини яратишдан иборат бўлади. Бу тизимнинг структуравий схемаси 1.5 - расмда келтирилган.



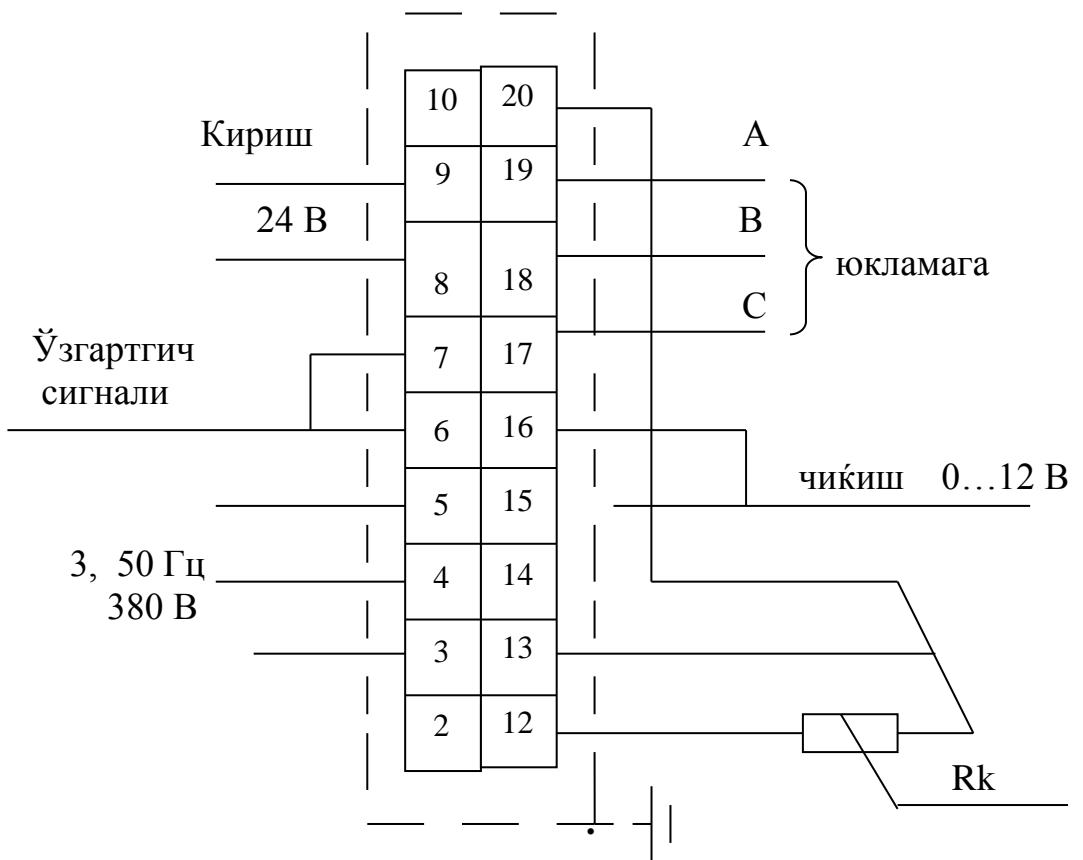
1.5 - расм. Хайдов чуқурлигини автоматик ростлашнинг структуравий схемаси.

Принципial схемалар элементларнинг ўзаро электрик уланишларни ифодалайди. Ушбу схемада автоматика элементлари давлат стандартларига биноан белгиланади. Принципial схемадаги шартли белгилар бутун мосмламани, тизимнинг иш принципини тушунишга ёрдам беради (1.6.- расм).



1.6.- расм. Автоматиканинг принципиал схемаси.

Монтаж схемалар мосламалар орасидаги ташки уланишларни ёки мослама ичидағи элементларни ўзаро уланишларни ифодалайди. Ушбу схемалар монтаж ишларини бажараётганда ишчи чизмалар сифатида кўлланади (1.7.- расм).



1.7.- расм. Автоматиканинг монтаж схемаси.

1.4. Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқариш жараёнларини автоматлаштириш хусусиятлари

Қишлоқ ва сув хўжалигидаги ишлаб чиқариш жараёнлари мураккаб ахборот алмашинуви ва жараёнларига эга бўлиб, улар турли қўринишларда берилиши мумкин. Бу эса шу соҳада қўлланувчи машина ва ускуналарнинг маҳсус иш режимларига мос тушмай қолиши, оқим линиялардаги ишлаб чиқариш жараёнларини тўхтаб қолиши, сув хўжалик машиналарининг иш режимлари бир-бирига мос тушмай қолишига олиб келиши мумкин.

Қишлоқ ва сув хўжалигининг яна бир муҳим хусусиятлардан бири улардаги техника ва қурилмаларнинг катта майдонларда жойлашгани ва таъмирлаш базасидан узоқлиги, ускуналарнинг кичик қувватга эга эканлиги, иш жараёнининг мавсумийлиги ћисобланади. Жараёнлар хар куни маълум цикл бўйича ќайтарилишига қарамай, машиналарнинг умумий иш соатлари нисбатан кам ћисобланади. Демак, бу соҳада қўлланувчи автоматлаштириш воситалари турли қўринишларга эга бўлиб, нисбатан арzon, тузилиши жиҳатидан содда, ишлатишга қулай ва ишончли бўлиши керак. Бундай шароитда автоматлаштириш воситалари аниқ ва ишончли ишлаши лозим, чунки бундай жараённи табиатан тўхтатиб, узиб ќўйиб бўлмайди. Мисол учун, гидромелиорация тизимларида автоматлаштириш воситалари табиий шароит

ўзгаришига қарамай, сутка давомида технологик операцияларнинг давомийлигини таъминлаб бериши зарур.

Қишлоқ ва сув хўжалигида ташки тасодифий таъсирлар турли кўринишларда ўзгариши билан характерланади. Қишлоқ ва сув хўжалиги автоматикасидаги кўпгина объектлар технологик майдони ёки катта ҳажмда вақт қўрсаткичларига эга. Мисол учун, насос агрегатларида объект бўйича катталикларни назорат қилиш ва бошқариш керак бўлади (сув сатҳи, босим, иш унумдорлиги, хажми ва ҳ. к.).

Бундай объектлар учун автоматлаштириш тизимларида бирламчи ўзгарткичлар, ижрочи механизмларнинг оптимал миқдорига эга бўлиб, бошқарилувчи қўрсаткичларнинг қийматини белгиланган аниқликда ва ишончли равища сақлаш катта аћамиятга эга.

Қишлоқ ва сув хўжалигида қўлланувчи қурилма ва ускуналарнинг кўпчилигига хос бўлган хусусиятлардан бири уларнинг ташки муҳит билан боғлиқ ҳолда очик ҳавода ишлашидир: намлик ва ҳароратни кенг майдонда ўзгариши, турли аралашмалар, чанг, қум, агресив газлар ҳамда сезиларли тебранишларнинг мавжудлиги. Қишлоқ ва сув хўжалигида саноатдан фарқли равища юкоридаги талаблардан келиб чиқиб автоматлаштириш воситалари ташки таъсирларга чидамли, параметрларини кенг диапазонда ўзгарувчи қилиб ишланиши зарур.

Бу эса лойићалаштирилаётган объектдаги техник воситаларнинг ишдан чиқишини камайтириш, юкори аниқликда ишлашини таъминлаш имкониятини беради. Кўрсатилган хусусиятлар энг аввал ташки муҳит билан боғлиқ шароитда ишловчи машиналарда ўрнатилган бирламчи ўзгарткичлар, ижро механизмлари, назорат асбоблари ва бошқа техник воситаларга таъсир этади. Колган автоматлаштириш воситаларини алоћида хоналар ёки ташки мухитга чидамли бўлган маҳсус шкафларда ўрнатиш мумкин.

2-боб. Автоматика датчиклари

2.1. Датчиклар ҳақида тушунча ва уларнинг классификацияси.

Хар хил технологик жараёнларни автоматлаштиришда уларнинг кўрсаткичлари ҳақида маълумот олиш зарур ҳисобланади. Бу маъсадда бирламчи ўзгартиргичлар (ёки датчиклар) кенг кўлланилади. Датчик деб назорат қилинаётган ёки ростланаётган катталикни керакли ёки автоматика тизимининг кейинги элементларида кўллаш учун қулай қийматга ўзгартирадиган воситага айтилади.

Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришида кўлланиладиган ўзгартиргичлар асосан олти гурухга бўлинади: **механик; электромеханик; иссиқлик; электрокимевий; оптик ва электрон - ион.**

Механик ўзгартиргичлар механик кириш кўрсаткичларни (босим, куч, тезлик, сарф ва х.к.) механик чиқиш кўрсаткичларга (айланиш частотаси, босим ва х.к.) ўзгартириб бериш билан характерланади. Бундай ўзгартиргичларнинг сезирлик элементи сифатида эластик элементлар (мембрана, пружини, балка кабилар) поплавоклар, крылчаткалар ва дросселли қурилмалар ишлатилади.

Электромеханик бирламчи ўзгартиргичлар (ёки электрик датчиклар) кириш механик кўрсаткичларни (босим, куч, сарф кабилар) чиқиш электрик кўрсаткичларга (кучланиш, ток, қаршилик, индуктивлик ва кабилар) ўзгартириб бериш учун хизмат қиласи. Электромеханик ўзгартиргичлар параметрик ва генератор ўзгартиргичларга (ёки датчикларга) бўлинади.

Параметрик датчикларда чиқиш кўрсаткичини электр занжир катталиклари (қаршилик, индуктивлик, ўзаро индуктивлик, электр сиғими ва кабилар) ташкил топади. Бундай турдаги датчикларда электр токи ва кучланиши сифатида чиқиш сигналини олиш учун уларни махсус электр схемаларига (кўприкли, дифференциалли) улаш ҳамда аллоҳида энергия манбасига эга бўлиши керак .

Генератор датчикларида бевосита сезир элементда кириш сигнали X чиқиш сигнали Y ўзгартирилади. Ушбу ўзгартириш кириш сигнали энергияси ҳисобига бўлади ва чиқиш сигнали ЭЮК қўринишида ҳосил бўлади. Генератор датчиклари жуда оддий бўлади, чунки улар қўшимча энергия манбаисиз уланади.

Аниқлик даражаси бўйича датчиклар 0,24; 0,4, 0,6; 1; 1,5; 2,5; 4 аниқлик синфларига мувофиқ бўлишлари лозим. Иш принципи бўйича электрик датчиклар резистивли, электромагнитли, сиғимли ва тахометрик (генераторли) қўринишларга эга бўлади (2.1-расм).

Электрик датчиклар



2.1-расм. Электрик датчикларнинг турланиши.

2.1 – ЖАДВАЛ

**ДАТЧИКЛАР ВА УЛАР НАЗОРАТ ҚИЛИНАДИГАН
КАТТАЛИКЛАР**

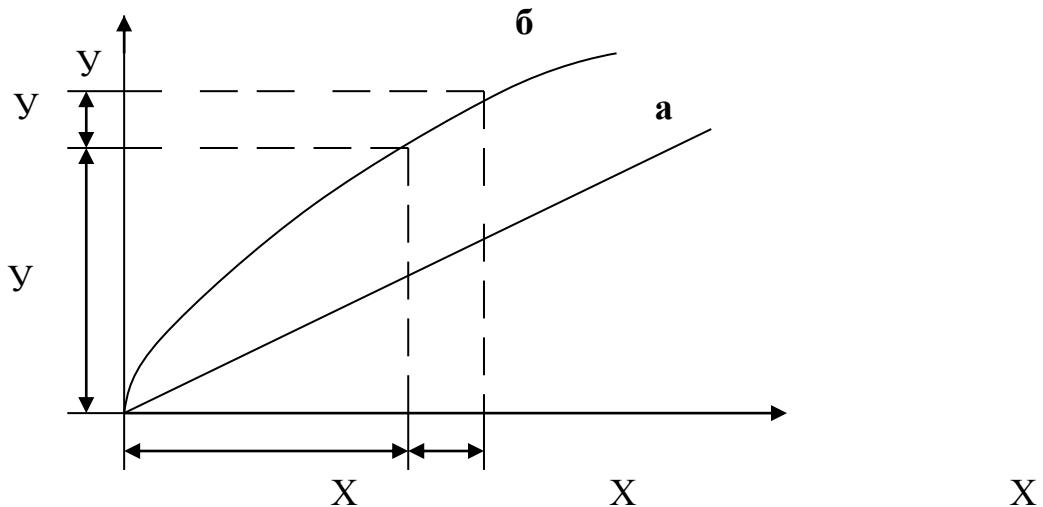
Назорат қилинадиган катталиклар	ДАТЧИКЛАР ТУРЛАРИ													
	ЭЛЕКТРИК ДАТЧИКЛАР													
	Механик	Потенциометрик	Тензометрик	Индуктив	Терморезисторли	Сигим	Фоторезисторли	Электрон	Индукцион	Пьезоэлектрик	Термоэлектрии	Холл датчиклари	Фотоэлектрик	гидравлик
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
1. Силжиш	+	+	+	+	-	+	-	+	-	-	-	+	+	+
2. Сатх	+	+	-	+	-	-	-	-	-	-	-	-	-	+
3. Тезлик	+	-	-	-	+	+	-	-	+	-	-	-	+	+
4. Тезланиш	+	-	+	-	-	-	-	-	+	+	-	-	-	-
5. Күч	+	+	+	+	-	+	+	+	+	+	-	+	-	-
6. Босим	+	-	+	+	-	+	-	+	-	+	-	+	-	+
7. Момент	-	+	+	+	-	+	+	-	-	-	-	-	+	+
8. Намлик	-	-	-	-	+	+	-	-	-	-	+	-	-	-
9. Харорат	-	-	-	-	+	+	-	-	-	-	+	-	-	-
10. Сарф	-	+	-	+	-	-	+	-	+	-	-	-	-	+
11. Тебраниш	-	+	+	+	-	+	-	-	+	+	-	+	-	-

2.2. Датчикларнинг асосий кўрсаткичлари.

Датчикларнинг турлари кўп бўлишига қарамай, улар бир һилдаги бир неча асосий кўрсаткичларга эга:

1. Статик тавсифномаси - чиқиш катталигини кириш катталигига боғликлиги (2.2-расм).

Статик тавсифномаси чизиқли датчиклар (2.2-расм, а) учун сезгирилик коэффициенти ўзгармайди.



2.2-расм. Датчикларнинг статик тавсифномалари.

Статик тавсифномаси ночизиқли датчиклар учун сезгирилик коэффициенти хар һил нуқталарда (2.2-расм, в) хар һил бўлади ва бу каттатик дифференциал сезгирилик дейилади. Уни аниқлаш учун қўйидаги формула кўлланади:

$$K_c = dy/dx = \Delta y / \Delta x$$

2. Датчикнинг абсолют хатолиги - датчикнинг чиқиш сигналининг хақиқий y_1 ва унинг ҳисобланган y_2 қийматларнинг фарқи, яъни

$$\Delta y = y_1 - y_2$$

3. Датчикнинг нисбий хатолиги -

$$\gamma = \frac{\Delta y}{y_1} \cdot 100\%$$

4. Датчикнинг динамик тавсифномаси - чиқиш сигналининг вақт мобайнида ўзгарилишини кўрсатади.

5. Датчикнинг динамик тавсифномаси чиқиш сигналининг вақт мобайнида ўзгаришини кўрсатади.

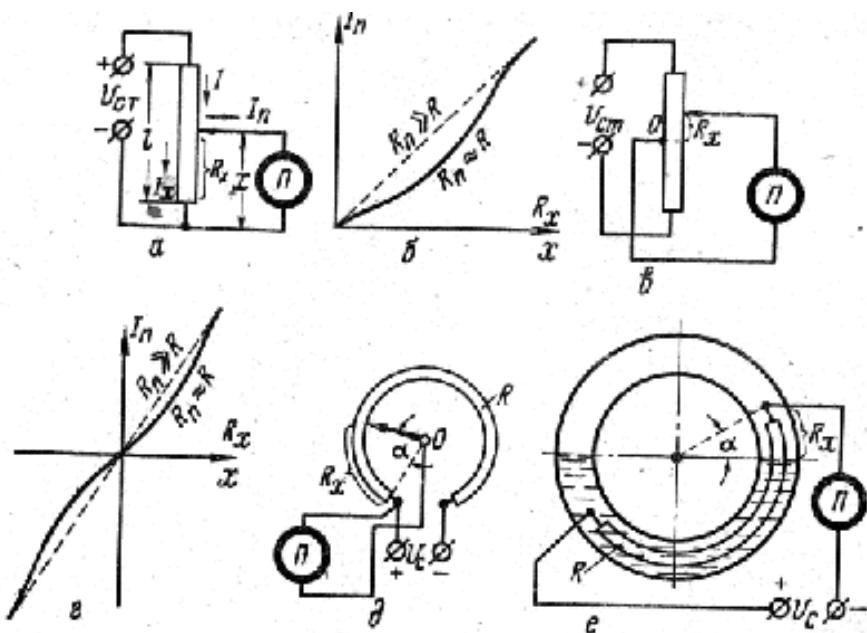
2.3. Резистив датчиклар

Резистив датчиклар чизиқ ва бурчак харакатларни куч ва моментлар, тебраниш ва вибрациялар, харакат ва ёргулук каби ноэлектрик катталикларни назорат қилиш ва ўлчаш жараёнларида қўлланилади.

Резистив датчиклар гурухига **потенциометрик, қўмир (контактли), тензометрик** каби датчиклар (фоторезистив, терморезистив) киради. Бундай турдаги датчикларнинг иш принципи назорат қилинаётган катталикнинг таъсирида унинг актив қаршилиги ўзгарилишига асосланган бўлади.

2.3.1. Потенциометрик датчиклар

Потенциометрик датчикларда назорат қилинаётган харакат сезгир элементга узатилиб унинг қаршилиги ћисобига ўзгарувчан ёки ўзгармас кучланишга айлантирилади (2.3- расм).



2.3-расм. Потенциометрик датчиклар ва уларнинг тавсифномалари.

Потенциометрнинг харакатланувчи контакти назорат қилинаётган харакатга боғланган бўлиб, объектнинг ћолати ўзгарилигандага унинг қаршилиги Ѯам ва иккиламчи асбобдаги кўрсатгич ўзгарилиди. Иккиламчи асбоб эса назорат қилинаётган параметрлар бирлигидага даражаланган. Кучланишнинг тебранишларини таъсирини йўќотиш мақсадида стабиллашган манбалардан фойдаланиш тавсифланади.

Потенциометрик датчикнинг статик тавсифномасини чизиқлигга яқинлаштириш мақсадида унга мувофиқ иш режимини (2.3.-расм, б, г) топширишади ёки реостатни ўраш усулини ўзгартиради.

Агар чиқиш ток ёки кучланиш белгиси харакат йўналишига мувофиқлиги керак бўлса, унда ўрта нуқтали потенциометрдан фойдаланишади (2.3.-расм, в). Унинг тавсифномаси расмда келтирилган. (2.3.-расм, г)

Бурчак харакатларини назорат қилиш учун ҳалқасимон потенциометрик датчиклар кўлланади (2.3.-расм, д). Контактсиз датчиклар сифатида суюқлик потенциометрик датчиклар кўлланади (2.3.-расм, е).

Потенциометрик датчикнинг тавсифномалари ва сезгирилиги аналитик усулда ҳисобланади. Кўрсатилган схема учун қўйидаги тенгламани тузса бўлади.

$$\frac{Rx}{R} = \frac{X}{1} = \frac{Ix}{Ia} = \frac{Ra}{Rx} \quad (2.1)$$

$$I = Ix + Ia. U_{ct} = I(R - Rx) + IaRa. \quad (2.2)$$

Потенциометрик датчиклар юқори даражадаги аниқлик ва тавсифномалари ўзгармас, содда, кичик габаритлари ва арzonлиги билан ажралиб туради. Бундан ташқари, улардан фойдаланилаётганда қўшимча кучайтиригичларни ишлатишни хожати йўқ, чунки уларнинг чиқиш қуввати иккиламчи асбоблар учун етарли. Лекин харакатланувчи контактнинг мавжудлиги уларнинг пухталигини пасайтиради.

2.3.2. Кўмир (контактли) датчиклари

Кўмир датчикларининг иш принципи, ўзининг ички электр қаршилиги келтирилган кучлар таъсирида ўзгаришига асосланган. Бу турдаги энг содда датчик (2.4.-расм, а) графит дисклардан йиғилган кўмир устиндан иборат. Дисклар орасига эса контактли шайбалар ўрнатилган. Кўмир устуннинг қаршилиги графит дискларнинг кичик қаршилиги ва диск-шайба ўтиши асосий қаршиликлар йиғиндисига teng. Диск-шайба ўтишнинг қаршилиги эса ўз навбатида диск ва шайбалар зичлигига, яъни босиш кучига боғлиқ.

Кўмир датчигининг қаршилиги:

$$R = R_0 + \frac{a}{F} \quad (2.3)$$

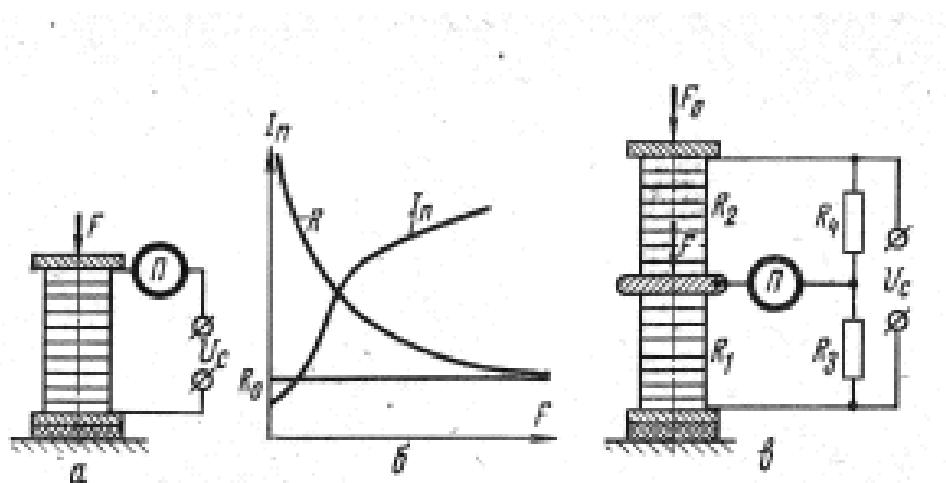
иккиламчи асбобдаги ток эса:

$$I_{yzr} = \frac{U_{ct}}{R_{yzr} + R_0 + a/F} \quad (2.4)$$

бу ерда, $R_{yzr} + R_0$ - контакт қаршилиги, Ом;
а - контактнинг ўзгармас коэффициенти, Ом·Н;

F - күч, Н;
 R_0 - асбоб қаршилиги, Ом.
 Кўмир датчикнинг сезгирилиги(Ом/Н)

$$K_q = \frac{dR}{dF} = a/F^2 \quad (2.5)$$



2.4. - расм. Кўмир датчикларнинг схемалари ва тавсифномалари.

Кўмир датчикларининг сезгирилигини ошириш мақсадида кўприксимон уланиш схемалардан фойдаланилади (2.4-расм, в). F кириш кучи таъсирида кўприк схемасининг елкасидаги R_1 қаршилиги камаяди, иккинчи елкадаги R_2 эса ошади. Бундай датчиклар – дифференциал датчиклар дейилади. Кўмир датчикларининг афзалликлари: содда, ўлчамлари кичик, арzon.

Камчиликлари: қаршиликнинг ностабиллиги, гистерезис, мавжудлиги ва тавсифномаси ночизиклилиги. Оддий кўмир датчикнинг статик тавсифномасидан кўриниб турибдики (2.4. -расм, б) ночизиклилик кичик кучлар чегарасига тўғри келади. Дифференциал датчикларнинг статик тавсифномаси эса чизиқлиликка яқин.

2.3.3. Тензометрик датчиклар

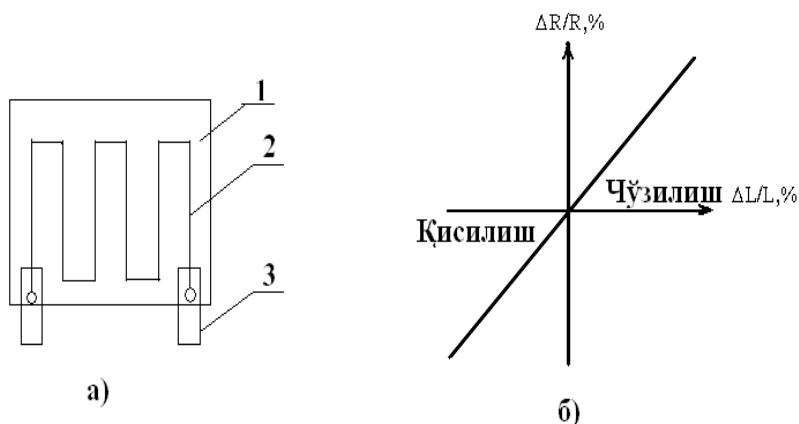
Тензометрик датчикларнинг иш принципи тензоэффект ходисасига асосланган бўлади, яъни эластик деформация таъсирида унинг қаршилиги ўзгаради. Тензодатчик маълум усулда ўралган ва иккала томанидан махсус пленка ёпиштирилган юпқа симдан иборат. Тензодатчик деформацияси назорат қитлинаётган деталга махсус елим билан пухта ёпиштирилади. Деталнинг деформацияси натижасида симнинг геометрик ўлчамлари ўзгарилиб қаршилиги ўзгаради. Тензометрик датчикларнинг

тавсифномаси чизиқли бўлади ва шу сабабли уларнинг сезгирилиги деярли ўзгармайди.

Тензометрик датчикларнинг асосий кўрсаткичи тензосезгирилик ҳисобланади ва у қўйидагича ифодаланади:

$$\kappa_c = \frac{\Delta R/R}{E} \quad (2.6)$$

Бу ерда $\Delta R/R$ - материалнинг деформация пайтида солиштирма қаршилиги;
Е- эластиклик модули;



2.5-расм. Тензометрик датчикнинг тузилиши ва тавсифномаси

Тензодатчикларнинг афзалликлари: улар жуда содда, ихчам ва арzon. Камчиликлари: кичик сезгирилик, ўлчов натижалари хароратга боғлиқ. Санаотда 3 хил тензометрик датчиклар чиқарилади: симли, қоғоз (2ПКБ турида) ва плёнка (2 ПКБ турида) асосида: фольгали. (2ФПКП тури) ва ярим ўтказгичли (КТД, КТДМ, КТЭ турлари). Симли тензорезисторлар учун номинал иш токи $I_n = 0,5$ А ташкил этади.

2.4. Электромагнитли ва сигим датчиклари

2.4.1. Индуктив ва трансформатор датчиклари

Электромагнитли датчиклар содда тузилиши ва пухталиги билан автоматика тизимларида кенг миёсда қўлланиб келинмоқда. Электромагнитли датчиклар кириш катталигини ўзгариши бўйича индуктив, трансформатор ва магнитоэластик турларига бўлинади.

Индуктив ва трансформатор датчикларнинг (2.6 - расм) иш принципи пўлат якорнинг ҳолати ўзгарилганда пўлат ўзакли чўлғамнинг индуктивлиги ўзгаришига асосланган.

Индуктив ва трансформатор датчиклари ўзгарувчан ток занжирларида ишлаб, микроннинг ундан бир қисмидан то бир неча сантиметргача бўлган харакатларни ўлчайди ва уларни назорат қилади.

Оддий индуктив датчикнинг схемаси ва унинг статик тавсифномаси - расмда кўрсатилган. Датчикнинг кириш катталиги ҳаво бўшлиғи бўлиб, чиқиш катталиги I_a иккиламчи асбобдаги ток бўлади. I_a қиймати чўлғамнинг индуктив қаршилиги ҳамда ўлчов асбобининг актив қаршилигига боғлиқ. Чўлғамнинг индуктивлиги иккита ҳаво бўшлиғни ҳисобга олган ҳолда қуидаги тенглама орқали ифодаланади:

$$L = 2\pi\omega^2 S 10^{-7} / \delta \quad (2.7)$$

$$\text{чиқишдаги ток эса: } I_{y_3r} = U/Z = U/\sqrt{R^2 + (\omega L)^2} \quad (2.8)$$

бу ерда: $R=R_q+R_{y_3r}$ - чўлғамнинг ва ўлчов асбоби қаршиликларининг йиғиндиси, Ом;

ωL - чўлғамнинг индуктив қаршилиги, Ом;

ω - чўлғамнинг ўрамлар сони;

S - магнит ўтказгичнинг кесим юзаси, m^2 ;

δ - ҳаво бўшлиғи, м.

Датчикнинг сезирлиги қуидаги тенглама орқали ифодаланади:

$$K_d = dI_{y_3r} / d\delta = U \cdot 10^7 / 2\pi\omega^2\omega S \quad (2.9)$$

Дифференциал датчикларда кириш сигналининг белгиси ўзгарилиганда чиқиш сигналининг белгиси ҳам унга мос равишда ўзгаради.

Трансформатор датчикларда (2.6- расм) кириш сигнали плунжер ёки якорнинг харакати бўлиб, чиқиш сигнали эса $I_1 - I_2$ токларнинг геометрик айрмаси бўлади. Якорнинг нейтрал ҳолатида $I_1 - I_2$, демак ўлчов асбобида ток йўклигини билдиради. Якорнинг ҳолати ўзгарилиши билан чўлғамларнинг индуктивлиги ўзгаради ва I_1, I_2 токларнинг мувозанатлари ўзгаради. Натижада ўлчов асбобидан $\Delta I = I_1 - I_2$ токи оқиб ўтади. Ушбу токнинг фазаси якорнинг харакатланиш йўналишига боғлиқ бўлади.

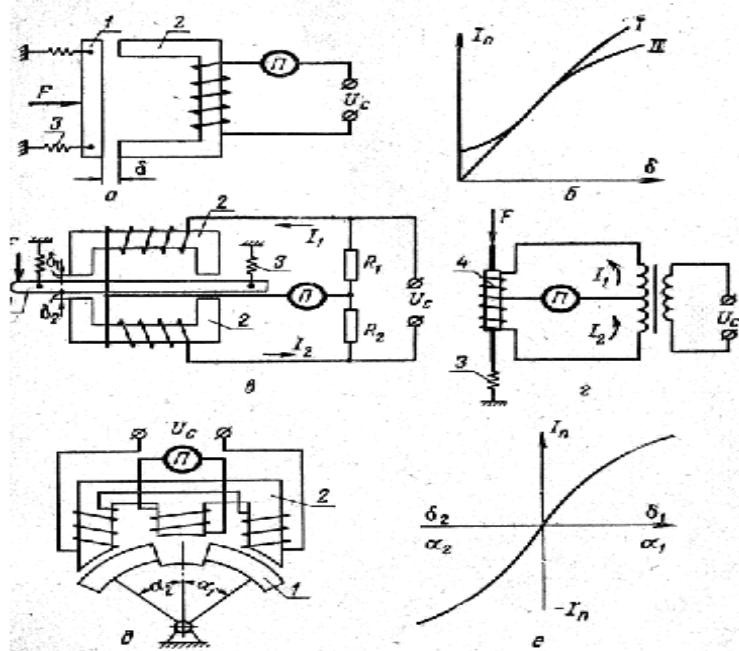
Трансформатор датчикнинг схемаси 2.6.д – расмда кўрсатилган. Бу ерда кириш катталиги бурчак харакати α бўлиб, чиқиш катталиги эса иккиламчи асбобдаги ток бўлади. Якорнинг нейтрал ҳолатида, яъни $\alpha_1 = \alpha_2$ ўрта ўзакда ЭЮК ҳосил бўлмайди, чунки четлардаги чўлғамлар қарама-қарши йўналишда ўралган ва улар ўзаро тенг. Якорнинг харакатланиши билан чўлғамлардан бирининг магнит қаршилиги камаяди, иккинчисиники эса ошиб кетади. Натижада ўрта чўлғамда ЭЮК ҳосил бўлиб, иккиламчи асбобдан ток оқиб ўта бошлайди.

Кўриб чиқилган принцип асосида амалда кўпгина ўлчов асбоблари, жумладан мисол сифатида, индуктив манометр шу принцип асосида ишлайди (2.7-расм).

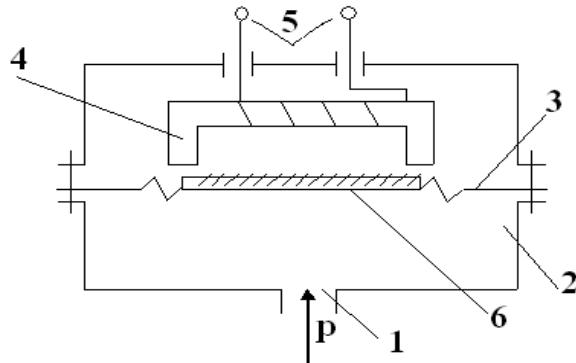
Индуктив манометр сезгир элемент 3, унга бириктирилган якор 6 ва пўлат ўзакли чўлгамдан иборат. Ўлчанаётган босим қувурча 1 орқали бўшлиқ 2 га келиб, мембрана 3 ни букади, натижада ўзак 6 чўлгам ўзаги 4 га қараб харакатланади. Демак чўлгамнинг индуктивлиги ўлчанаётган босимга пропорционал ўзгарилади. Чиқиш сигнали эса 8 клеммалардан 5 олинади. Бундай датчикарнинг статик тавсифномаси кичик қисмда чизикли бўлганлиги туфайли улар қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришида жуда кам қўлланилади. Бундай камчиликлар дифференциал датчикларда бартараф қилинган. Бундан ташқари дифференциал датчикларда кириш сигналиниң белгиси ўзгарилганда чиқиш сигналиниң белгиси ҳам унга мос равища ўзгаради.

Трансформатор датчикларда (2.6, б - расм) кириш сигнали плунжер ёки якорнинг харакати бўлиб, чиқиш сигнали эса $I_1 - I_2$ токларнинг геометрик айрмаси бўлади. Якорнинг нейтрал ҳолатида $I_1 = I_2$, демак ўлчов асбобида ток йўклигини билдиради. Якорнинг ҳолати ўзгарилиши билан чўлгамларнинг индуктивлиги ўзгаради ва I_1, I_2 токларининг мувозанатлари ўзгаради. Натижада ўлчов асбобидан $\Delta I = I_1 - I_2$ токи оқиб ўтади. Ушбу токнинг фазаси якорнинг харакатланиш йўналишига боғлиқ бўлади.

Трансформатор датчикнинг схемаси 2.7, д - расмда кўрсатилган. Бу ерда кириш катталиги бурчак харакати α бўлиб, чиқиш катталиги эса иккиламчи асбобдаги ток бўлади. Якорнинг нейтрал ҳолатида, яъни $\alpha_1 = \alpha_2$ ўрта ўзакда ЭЮК ҳосил бўлмайди, чунки четлардаги чўлгамлар қарама-карши йўналишда ўралган ва улар ўзаро тенг. Якорнинг харакатланиши билан чўлгамлардан бирининг магнит қаршилиги камаяди, иккинчисиники эса ошиб кетади. Натижада ўрта чўлгамда ЭЮК ҳосил бўлиб, иккиламчи асбобдан ток оқиб ўта бошлайди.



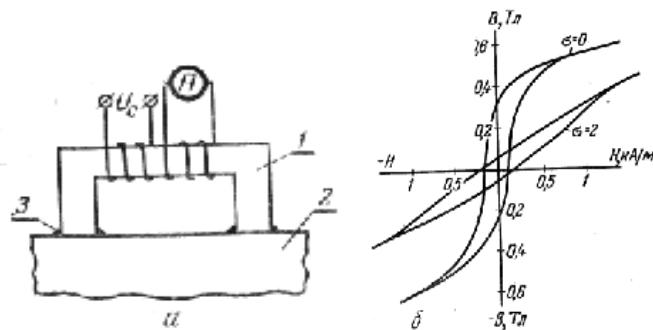
2.6- расм. Индуктив ва трансформатор датчикларининг схемалари ва уларнинг тавсифномалари



2.7.-расм. Индуктив манометринг схемаси.

2.4.2. Магнитоэластик датчиклар ва Холл элементи

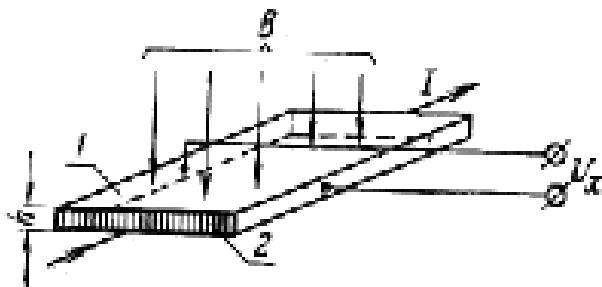
Магнитоэластик датчикларнинг иш принципи ферромагнит материалларни ёки међаник кучлар таъсирида магнит сингдирувчанлиги ўзгаришига асосланган. Ушбу датчиклар һар һил кўринишдаги ўзаклар ва уларга ўралган битта ёки бир неча чўлгамлардан иборат (2.8-расм). Ф кучи таъсирида бир ваќтнинг ўзида ўзакнинг геометрик ўлчамлари һамда магнит сингдирувчанлиги ўзгарилади.



2.8- расм. Магнитоэластикли датчикнинг схемаси ва тавсифномаси.

2.8 б-расмда кўрсатилганидек, магнитоэластик датчикларнинг статик тавсифномалари катта қисмда ночизикли. Шунинг учун улар иш диапазонининг 15-20 % ишлатилади. Бундан ташқари чўлгамнинг токи һароратга боғлиқ ва темир - никель эритмалардаги қолдиқ деформацияга эга.

Холл элементи ёки Холл датчиги магнит майдонга жойлаштирилган тўрт чиқиши клеммаларига эга бўлган ярим ўтказгич пластинадан иборат (2.9 - расм).



2.9- расм. Холл элементининг схемаси.

Холл элементининг иш принципи қуийдагича. Иккита чиқиши клеммаларига ток узатилади. Магнит майдон ўзгариши билан электронлар харакат йўналишини ўзгартириб қолган иккита чиқища кучланишни ҳосил қиласди. Шундай қилиб кириш катталиги бўлиб механик таъсирда ҳосил бўладиган магнит майдони ўзгарилиши чиқиш катталиги кучланишининг ўзгартирилиши бўлади.

Чиқищдаги кучланиш:

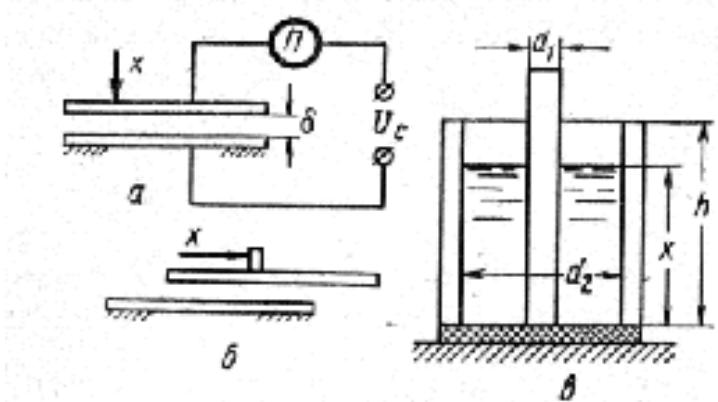
$$U_x = kIB/h \quad (2.10)$$

бу ерда: K - Холл коэффициенти, ҳар ҳил ярим ўтказгич материаллар учун $K = 10^{-2} \dots 9 \times 10^{-9} \text{ м}^3/\text{A} \cdot \text{s}$
 h - пластина қалинлиги, м.
 B - магнит индукцияси, Тл.
 I - пластина га узатилган ток, А.

Ушбу датчикалар кириш ва чиқиши қаршиликлари катта диапазони, ихчамлиги юқори даражадаги вибротурғунлик ва узоқ муддатли ҳизмат даври туфайли кенг кўлланади.

2.4.3. Сигим датчиклари ва уларнинг қўлланиш соҳалари

Сигим датчикларида ҳилма-ҳил кириш катталикларни (чизиқли ва бурчак харакатларни, механик кучланиш, сатх ва кабилар) сигим ўзгарилишига айлантирилади. Амалда сигим датчиклари конденсаторлардан ясалади. Ўлчайдиган катталикларига қараб сигим датчиклари (2.10-расм) юзаси ўзгарувчан, оралиқ масофаси ўзгарувчан ва диэлектрик сингдирувчанилиги ўзгарувчан турларига бўлинади.



2.10- расм. Сиғим датчикларининг турлари.

Текис конденсаторнинг сиғими қўйидаги тенглама орқали ифодаланади:

$$C = \epsilon_0 \epsilon S / \delta, \quad (2.11)$$

бу ерда: $\epsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12}$ Ф/м - вакуумнинг диэлектрик сингдирувчанлиги;

ϵ - конденсаторнинг пластиналаро муҳитининг диэлектрик сингдирувчанлиги;

S - пластиналарнинг юзаси;

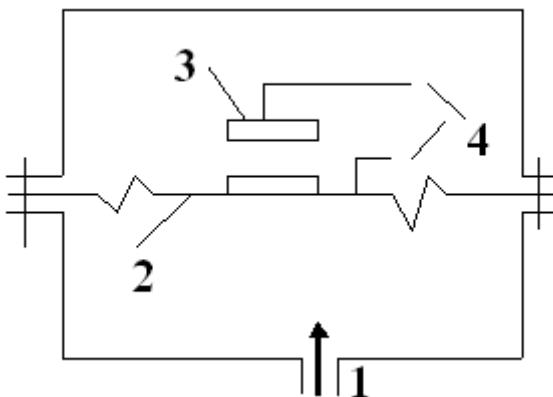
δ - пластиналаро масофа.

Конденсаторнинг нисбий сиғими ўзгарилиши:

Оралиқ масофаси ўзгарувчан датчиклар (2.10, а-расм) 0,1...0,01 мкм аниқлиқда чизиқли харакатларни, юзаси ўзгарувчан датчиклар (2.10, в-расм) чизиқли ва бурчак харакатларни назоратида ва диэлектрик сингдирувчанлиги ўзгарувчан (2.10, с - расм) намлик, сатҳ, кимёвий таркиб каби катталикларни ўлчашда кўлланилади. Ўлчаш аниқлигини ва сезирлигини ошириш мақсадида сиғим датчиклари кўприксимон схемаларга уланади. Юқорида кўриб чиқилган принцип асосида сиғим манометрлари ишлайди.

Ўлчаш аниқлигини ва сезирлигини ошириш мақсадида сиғим датчиклари кўприксимон схемаларга уланади. Юқорида кўриб чиқилган принцип асосида сиғим манометрлари ишлайди. (2.11-расм).

Ўлчанаётган босим асбобга қувур 1 орқали узатилиб, мембрана 2 орқали қабул қилинади. Мембрана ўз навбатида пластина 3 билан конденсаторни ҳосил қилиди. Конденсатор схемага клемма 4 лар ёрдамида уланади. Босим таъсирида мембрана эгилиб пластинага яқинлашади ва конденсаторнинг сиғимини ўзgartиради. Шундай қилиб конденсатор сиғими ўлчанаётган босимга пропорционалдир.



2.11-расм. Сигим манометрининг схемаси.

Сигим датчикларининг афзалликлари: соддалиги, ихчамлиги, арzonлиги ва кичик инерционлиги. Камчиликлари: чиқиши сигналининг қуввати пастлиги, ўлчов натижалари атроф муҳит кўрсаткичларига боғлиқлиги, уладидаган симлар ва қурилма металл қисмларининг сигимлари турлича таъсир қилиб, деталларнинг ўзаро жойлашишига боғлиқ.

2.5. Харорат датчиклари

Харорат барча техннологик жараёнларнинг мухим кўрсаткичларидан биридир. Кишлoк ва сув хўжалигига қўпгина технологик жараёнлар улар ўтаётган шароит хароратига боғлиқ. Жисм, суюклик ёки газнинг харорати назорат қилаётган мухитнинг ёки у билан иссиқлик контактида бўлган маҳсус элементнинг хароратини ўлчаб аниқланади.

Амалда харорат датчикларининг сезгир элементлари сифатида иссиқлик таъсирида ўзининг физико-механикавий хусусиятларини кенг диапазонда ўзгартириб, бошқа катталиклар (намлик, мухитнинг таркиби, хаво босими таъсирида хусусиятларини ўзгартирмайдиган материаллардан фойдаланилади. Харорат датчикларининг сезгир элементлари иссиқлиқга кенгайиш коэффиценти максимал кўрсаткичига эга бўлиши керак.

Ишлаш принципи жиҳатдан харорат датчиклари суюклик, биметаллик ва дилатометрик датчикларига ҳамда термопаралар ва терморезисторларга бўлинади.

2.5.1. Суюклик датчиклари

Суюклик датчиклари -200°C дан $+750^{\circ}\text{C}$ гача оралиғдаги хароратни ўлчашда ишлатилади. Шиша термометрларнинг ишлатиш усули содда, аниқлиги етарли даражада юқори ва арzon бўлганлиги сабабли саноатда кенг тарқалган).

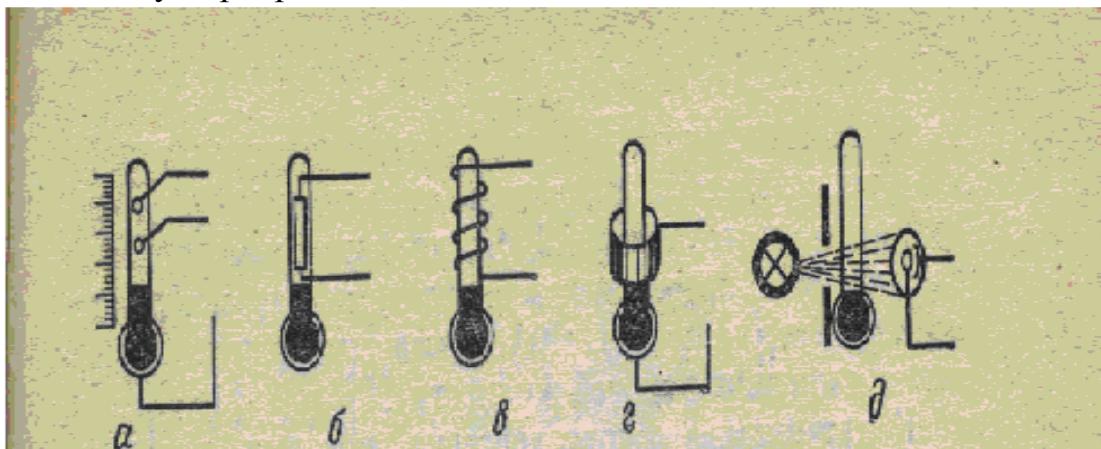
Суюкликли термометрларнинг ишлаш принципи термометр суюклигининг хажми харорат кўтарилиши ёки пасайиши туфайли ўзгарилишига асосланган. Шишли термометрнинг суюклиги сифатида симоб, толуол, этил спирти, эфир ва бошқалар ишлатилади. Суюкликли датчиклар-

нинг кириш сигнали харорат ўзгарилиши т бўлиб, чиқиш сигнали капилярдаги устуннинг баландлиги бўлади:

$$\Delta H = \Delta V/S, \quad (2.13)$$

бу ерда: $\Delta V = V(B - 3 * \Delta Q)$ - суюклик хажмининг ўзгарилиши;
 S- капилярнинг кесим юзаси;
 B- суюкликтининг иссиклика кенгайиш коэффициенти;
 V- суюкликтининг бошлангич ҳажми;
 I- капиляр материалининг иссиклика кенгайиш коэффициенти.

Суюклик термометрларига қўшимча элементлар киритиш натижасида улар автоматика тизимларида қўлланиш имкониятига эга бўладилар (2.12-расм). Такомиллаштириш натижасида суюкликли датчикларнинг чиқишида харорат ўзгарилиши билан актив, индуктив, сигим қаршиликлари ёки нурлар интенсивлиги ўзгартирилади.



2.12.-расм. Суюклик датчикларининг турлари:
 а – контактли; б – актив каршиликли; в – индуктив каршиликли; г – сигим кашиликли; д – нурлар интенсивлиги.

2.5.2. Дилатометрик ва биметаллик датчиклар

Дилатометрик ва **биметаллик** датчикларнинг ишлаш принципи харорат ўзгаришидаги қаттиқ жисм чизиқли миқдорининг ўзгаришига асосланган. Харорат ўзгаришига боғлиқ бўлган қаттиқ жисм чизиқли миқдорининг ўзгариши қўйидагича ифодаланади:

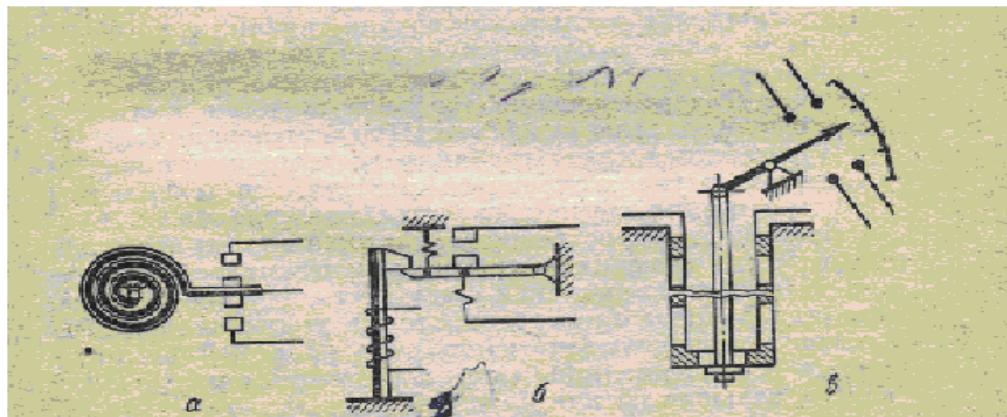
$$L_t = L_0(1 + B * t), \quad (2.14)$$

бу ерда:

L_t – хароратдаги қаттиқ жисмнинг узунлиги;
 L_0 – шу жисмнинг 0°C даги узунлиги
 B – чизиқли кенгайишнинг ўртача коэффициенти (0°C дан $t^{\circ}\text{C}$ гача бўлган хароратлар интервалида).

2.13-расмда дилатометрик термометринг тузилиш схемаси тасвириланган. Дилатометрик термометрда (2.13, а-расм) сезгир элемент сифатида чизиқли кенгайишнинг катта харорат коэффициентига эга бўлган материалдан (жез ва мис) тайёрланган қувурча қўлланилган. Корпусга кавшарланган қувурча ичидаги ўзак жойлашган. Ўзак чизиқли кенгайиш коэффициенти кичик бўлган материалдан (масалан, инвар) ишланган. Ўлчанаётган мухитнинг харорати кўтарилиши билан бирга қувурча узаяди. Бу юнус ўзакнинг узайишига олиб келади. Шунда пружина шайннинг бўш томонини пастга туширади, ўз навбатида у тортки ва тишли сектор оркали стрелкани унинг ўқи атрофида айлантиради. Стрелка эса шкалада ўлчанаётган харорат кўйматини кўрсатади ва белгиланган холатда контактларни улади.

Дилатометрик термометрлар суюлиқлар хароратини ўлчашда юнус хароратни маълум даражада автоматик равишда сақлаш учун ва сигнализацияда қўлланилади. Дилатометрик термометрлар 1.5 ва 2.5 аниқлик классида чиқарилади, уларнинг юкори ўлчаш чегараси 500°C гача бўлади. 150°C дан ошмаган хароратлар учун қувурчалар жездан, ўзаклар эса инвардан ишланади, ундан юкори хароратлар учун қувурчалар зангламас пўлатдан, ўзаклар эса кварцдан ишланади.



2.13-расм. Дилатометрик ва биметаллик датчикларнинг схемалари.

Афзаликлари: ишончлилик ва сезгирилик кўрсаткичлари юкори.

Камчиликлари: асбоб ўлчамларининг катта хажмлиги, хароратнинг бир нуқтада эмас, хажмда ўлчаниши, иссиқлик инерциясининг катталиги, кўрсаткичларни масофага узатиш имконияти йўқлиги кабилар.

Биметалли термометрларнинг сезгир элементи икки кавшарланган пластинкадан тайёрланган пружинадан иборат. Бу пластинкаларнинг иссиқликдан кенгайиш харорат коэффициенти турлича бўлган металлардан тайёрланади. Хароратнинг ўзгариши пластинкаларнинг узайишига олиб келади. Пластинкалар бир-бирига нисбатан силжий олмаганлиги сабабли пружина иссиқликдан кенгайиш харорат коэффициенти кам бўлган пластинка томон оғади. Пластинкалар узайишининг харорат коэффициенти фарқи ёнча катта бўлса, пружинанинг харорат ўзгаришидаги оғиши шунча кўп бўлади.

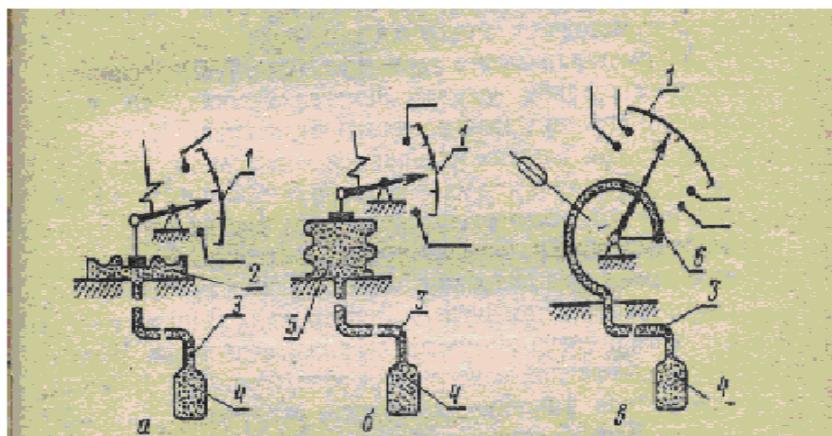
2.13-расмда ясси пластинкали биметалли термометрнинг тузилиш схемаси кўрсатилган. Харорат ўзгариши билан биметалл пружина пастга эгилади. Тортқи стрелкани ўќ атрофида айлантиради. Стрелка шкалада ўлчанаётган харорат қийматини кўрсатади ва белгиланган кўрсаткичда контактларнинг ҳолатини ўзгартиради. Сезгир элементлар сифатида ёйсимон ёки винтсимон спираллар қўлланилади. Биметалли термометрлар билан хароратни ўлчаш чегараси -150°C дан 700°C гача, хатоси $-1\ldots1.5\%$.

Бу турдаги термометрлар хароратни маълум даражада автоматик сақлаш ва сигнализация учун қўлланилади.

Биметалли термометрларнинг камчиликлари: “чарчаш” ҳоллари (дарадаланишининг ўзгариши, ҳатто металларнинг ажралиши), иссиқлик инерциясининг катталиги, махаллий саноќ.

2.5.3. Манометрик датчиклар

Сезгир элементининг турига қараб манометрик датчикларни қўйидагиларга ажратилади: манометрик, сильфонли ва мембранали (2.14-расм).



2.14 - расм. Манометрик датчикларнинг турлари.
а - мембранали, в - сильфонли, с - манометрик.

Манометрик термометрлар техникавий асбоб бўлиб, термотизмнинг иш моддаси жиҳатидан газли, суюклики ва конденсацон турларига ажратилади. Бу асбоблар -150°C дан 600°C гача бўлган суюлиқ ва газсимон муҳитлар хароратини ўлчаш учун қўлланилади. Махсус тўлдиригичли термометрлар эса 100°C дан 1000°C гача, бўлган хароратларга мўлжалланган.

Асбобнинг тизими (термобалон, капиляр сиғимлари, иш моддаси) асосан газ (газли асбобларда) ва суюклиқ (суюкли асбобларда) билан бошлангич босимда тўлдирилади. Термобалон исиши билан ишчи модданинг босими ошади. Бунинг натижасида асбоблардаги мембраналар, сильфонлар манометрик қувурчалар харакатланиши бошланади. Сезгир элементлар холати ўзгарилиши натижасида уларга уланган стрелкалар холатини ўзгартириб

контактларни ишга туширади. Ушбу датчикларнинг ўлчаш чегаралари ишчи модданинг қайнаш ва қотиш хароратлари билан чекланади.

Газли манометрик термодатчикларнинг ўзига ҳос камчиликларидан бири иссиқлик инерциясининг катталигидир. Бунинг сабаби: термобалон деворлари билан уни тўлдирган газ ўртасидаги иссиқлик алмашиш коэффициентининг кичиклиги ва газнинг ўтказиш қобилиятининг пастлиги.

2.5.4. Термоқаршиликлар

Термоқаршиликлар хароратни қаршилик термометрлари билан ўлчаш харорат ўзгариши билан ўтказгичлар қаршилигининг ўзгариш хусусиятига асосланган. Демак, ўтказгич ёки яrim ўтказгичнинг омик қаршилиги унинг харорати функциясидан иборат, яъни $R=f(t)$. Бу функцияning кўриниши термометр қаршилиги материалининг хоссаларига боғлиқ. Кўпчилик тоза металларнинг электр қаршиликлари харорат қўтарилиши билан ортади, металл оксидлар (яrim ўтказкичлар) нинг қаршилиги эса камаяди. Қаршилик термометрини тайерлашда қўйидаги талабларга жавоб берувчи тоза металлар кўлланилади:

1. Металл ўлчанаётган мухитда оксидланмаслиги ва унинг химиявий таркиби ўзгармаслиги керак.

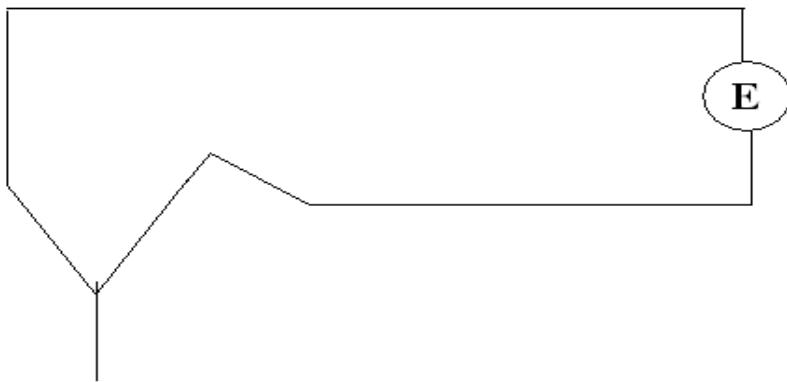
2.Металлнинг харорат қаршилик коэффициенти етарли даражада катта ва стабиллашган бўлиши лозим.

3.Қаршилик харорат ўзгариши билан тўғри ёки равон эгри чизиқли кескин четланишлар ва гистерезис холатларисиз ўзгариши керак.

4.Солишимда электр қаршилик деярли катта бўлиши керак. Маълум хароратлар интервалида юқоридаги талабларга платина, мис, никель, темир, вольфрам каби металлар жавоб беради.

Қаршилик термометрининг иссиқлик сезгир элементи диаметри 0,05...0,07 мм га teng платина симдан (ТСП) еки диаметри 0,1мм га teng тоза мис электролит симдан (ТСМ) ишланади. Саноат ишлаб чиқарадиган платинали қаршилик термометрлари -200°C дан $+ 650^{\circ}\text{C}$ гача бўлган хароратларни ўлчашга мўлжалланган. Платина сим (5.5-расм) четлари тишли слюда пластинага индукциясиз (бифлар) ўралади. Пластинага ўралган платина сим, унинг изоляцияси ва механи-кавий мустахкамлигини таъминлаш учун, икки тарафидан слюда қоплагичлар билан беркитилади. Учала слюда деталь (платина ва коплагичлар) кумуш лента билан пакет ҳосил қилган.

Мисли қаршилик термометрларини саноатда -50°C дан $+ 180^{\circ}\text{C}$ гача хароратларни ўлчаш учун чиқарилади. Стандарт мисли қаршилик термометрининг эмаль сими бир неча қават қилиб цилиндр шаклидаги пластмасса стерженга ўралади. Сим лак билан қопланган.



2.15-расм. Термоқаршиликнинг сезгирилик элементи.

2.6. Сатх, босим ва бурчак тезлиги датчиклари

2.6.1. Сатх датчиклари ва уларнинг иш принциплари

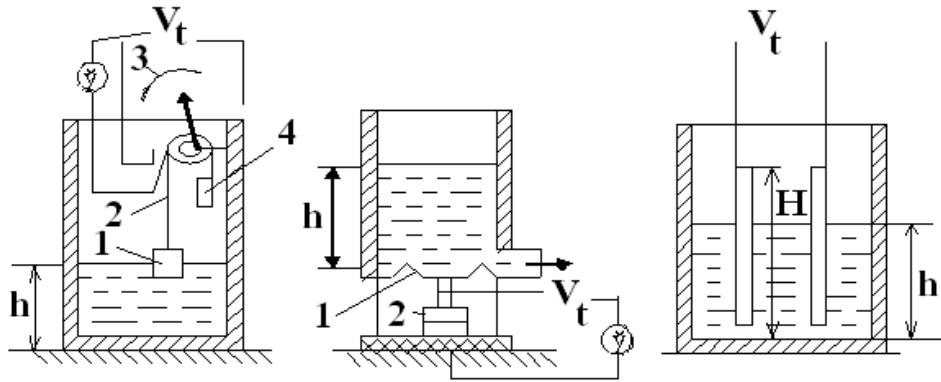
Қишлоқ ва сув хўжалигига суюклиқ ва махсулотлар сатхини аниқлаш мақсадида қалковичли (пўкакли ёки паплавкали) гидростатик ва электродли сатх датчиклари юлланилади.

Қалковичли датчиклар суюклик сатхи ўзгаришини қабул қиласидан қалковичдан ва чиқиш электр сигналига ўзгартирадиган элементдан ташкил топган бўлади. Ўзгартиргичлар сифатида актив ёки индуктив датчиклар ишлатилади. 2.16, а - расмда потенциометрик ўзгартиргичли қалковичли сатх датчигининг схемаси кўрсатилган. Енгил қалковичли (1) билан потенциометрик датчикнинг (3) боғланиши блок (4) орқали ўтказилган трос (2) ёрдамида амалга оширилади. Қалковичнинг оғирлиги юк (5) билан мослаштириб борилади. Суюклик сатхининг хар қандай ўзгариши сатх ўлчов бирлигига мосланган иккиламчи ўлчов асбобидаги (УА) кучланиш ўзгаришига пропорционал равишда таъсир қиласи. Қалковичли сатх датчиклари суюклик сатхининг катта катта миқдорда ўзгришларини ўлчаш учун хизмат қиласи. Уларнинг асосий камчилиги қалковичнинг харакатланиб туришидир.

Гидростатик датчикларда суюклик сатхини назорат қилиш махсус цилиндрик идишдаги суюкликтин гидростатик оғирлиги ўзгаришига асосланган бўлади (2.16, б-расм). Суюлиқ босими сатхини (h) пропорционал бўлиб, мембронани (1) эгилишга таъсир қиласи ва махсус қўмир устун (2) ёрдамида электр сигналга ўзгартирилади. Бу сигнални сатх бирлигига мос равишда ўлчов асбоби (P) ёрдамида ўлчаб борилади. Қалковичли (попловикли) ва гидростатик датчиклар суюкликтин сатхи бўйича эмас, аслида унинг массаси бўйича ўлчайди, шунинг учун ҳароратнинг ва суюклик таркибининг ўзгариши натижасида ўлчов хатоликлари келиб чиқади.

Электродли датчиклар суюклик ичига тушириладиган бир ва бир неча электродлардан ташкил топган бўлади. Бундай турдаги датчикларда суюклик сатхининг ўзгариши натижасида электродлар орасидаги мухитнинг актив ва

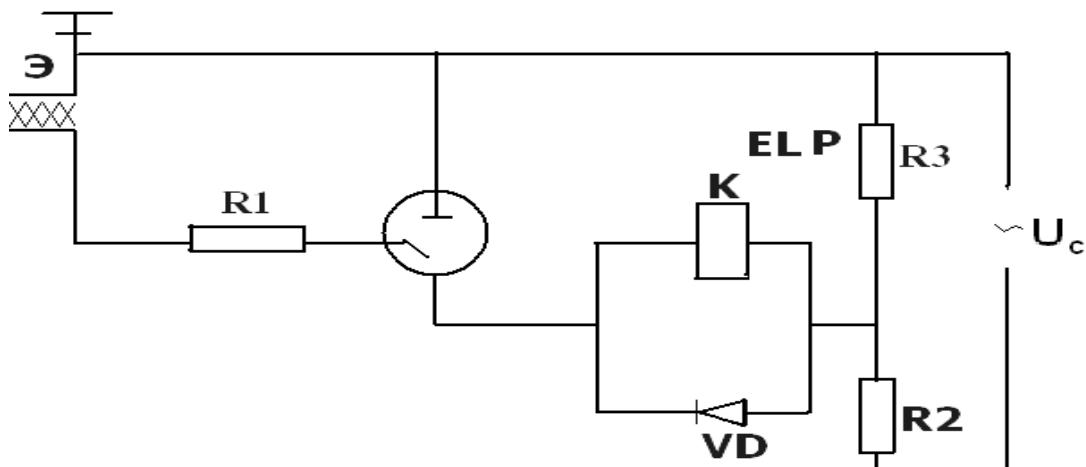
сигим ўтказувчанлиги ўзгаради. Суюќлик мухитининг актив ўтказувчанлиги ўзгаришига асосланган электродли сатх датчининг схемаси 2.16, в-расмда келтирилган.



2.16-расм. Калковичли (а), гидростатик (б) ва электродли (в) сатх датчиклари.

Сочилувчан махсулотларни, шу жумладан дон махсулотларининг сатхини назорат қилиш суюќлик сатхини назорат қилишга нисбатан анчагина мураккаброқдир, чунки бу махсулотлар анчагина электр қаршилигига эга һамда улар дон бункери тўлиши билан горизонтал текислик һосил қилмайди. Бундан ташқари бункерларни дон билан тўлишида датчикларнинг сезгирилик элементлари шикастланиши мумкин.

Дон сатхини электродли датчик ёрдамида назорат қилишнинг принципиал схемаси 2.17, б-расмда келтирилган. Бундай датчикнинг ишлаш принципи қўйидагича: электродларо оралиќнинг (Э) дон билан тулиши натижасида электродлар орасидаги ўтказувчанлик ошади, натижада газоразрядли лампа (EL) ёнади ва релени (Р) ишга туширади һамда дон узатиш линиясига сигнални узатади. Схемага R3 ва R2 резисторлардан ташкил топган кучланиш таъсимлагичи оркали 220 В ўзгарувчан кучланиш берилади. Бундай датчиклар намлиги 13 фоиздан юкори бўлган донлар учун кўлланилади.



2.17-расм. Электродли сатх датчининг принципиал схемаси.

«РУС» сатѣ ўлчагичи электр ўтказувчан ва электр ўтказмайдиган суюкликларнинг сатенини узлуксиз равишда узоқ масофадан ўлчаш ва уни чиқишида ўзгармас ток сигнали кўринишига келтириш учун мўлжалланган. Бу асбоб агрессив ва портлаш һусусиятига эга бўлган суюкликлар муҳитида ҳам ишлаши мумкин. «РУС» сатѣ ўлчагичи гидромелиорация объектларида технологик жараёнларни назорат қилиш ва бошқариш, шунингдек, очик каналларда сатѣ ўлчаш датчиги сифатида ҳам қўлланилади. «РУС» сатѣ ўлчагичи мелиорация соҳасида кенг қўлланилаётган датчиклардан һисобланади, чунки бу асбоб ёрдамида олинган чиқиши сигнали ўзгармас ток сигналига айлантирилиб уни узоқ масофага узатиш имконини беради. Олинган ток сигнали стационар ўзgartкич орқали частотавий ёки кодлаштирилган сигналга айлантирилиб телемеханик система орқали диспичер пунктига узатилиши мумкин. Е-832 ўзарткичи шундай элементлардан бири һисобланиб, у ўзгармас ток сигналини частотага айлантириб беради. Ушбу ўзарткич билан лаборатория ишини бажараётганда танишиш мумкин. Сатѣ ўлчагич таркибига бирламчи ўзарткич (БЎ) ва узатувчи ўлчов ўзартгичи (ЎЎ) киради. «РУС» курилмасининг таркибий тузилиш схемаси 2.18 - расмда кўрсатилган. Бирламчи ўзарткич (БЎ) қуидаги элементлардан ташкил топган:

- сиғимли сезир элемент I (юқори каррозияга қарши хусусиятга эга бўлган фотопластик изоляцияли ПНФД никелли ўтказгич).

Сезир элементнинг ўлчаш учун ажратилган қисмигача бўлган сиғим қуидагича аниқланади:

$$C_h = C_{on} + kh/H$$

бу ерда C_{on} - ўлчов қисмининг бошлангич сиғими;

K – пропорционаллик коэффициенти (сезир элементнинг конструкцияси ва текширилаётган муҳит билан характерланади);

h – сатенинг ўзараётган қиймати;

H – ўлчов диапазон;

- сиғимли генератор - ўзарткич З калибрли сиғимлар батареяси 2 ва ўзгармас ток кўприк схемаси (4) дан ташкил топган электрон блок.

Бирламчи ўзарткич текширилаётган суюклиқ сатенини ўзгаришини электр сиғимга (С) айлантириб сўнгра яна бу сигнални ўзгармас токли кучланишга ўзгаририб бериш учун хизмат қилади.

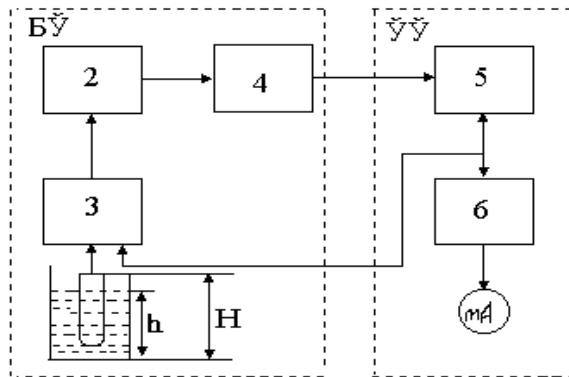
Узатувчи ўлчов ўзарткичи (ЎЎ) ўзгармас ток кучайтиргичи 5 ва чиқиши сигналини бир меъёрга келтирувчи кучайтиргич 6 дан ташкил топган. Бу ўзарткичининг вазифаси:

- сатѣ ўлчагичнинг барча қисмларини стабил ўзгармас кучланиш билан таъминлаш;

- Н-қайта боғланиш сигналини ҳосил қилиш;

- бир ҳил қийматга эга бўлган ўзгармас токнинг чиқиши сигналини ҳосил қилиш.

Схемадаги қайта боғланиш чиқищдаги ток сигналининг ўлчанаётган суюқликнинг сатғига нисбатан чизиқли боғланишини һосил қиласы. Чиқиш сигналинин бир маъёрга келтирувчи 6 кучайтиргичдан олинган сигнал суюқлик сатғининг h һолатига тўғри пропорционал бўлиб, сатғ кўрсаткичи һисобланади.



2.18-расм. «РУС» сатғ ўлчагичининг таркибий схемаси

2.6.2. Босим датчиклари

Қишлоқ ва сув хўжалигига қўлланиладиган босим датчикларининг турлари кўп бўлиб, улар суюқлик ва газлар босимини ўлчаш учун хизмат қиласы. Кўпчилик босим датчикларининг иш принциплари босим кучини механик кучларга айлантириб бериш принципига асосланган бўлади. Бундай датчикларнинг қабул қилувчи элементлари ўлчанаётган босим таъсирида бўлади. Юқори босимларни ўлчашда босим таъсирида ўтказгичнинг электр қаршилиги ўзгариши ходисасига асосланган датчиклар қўлланилади. Газларнинг кичик босимларини назорат қиладиган датчикларда эса уларнинг иссиқлик ўтказувчанилиги, юмшоқлиги, ионланиш даражаси кабилар хисобга олинади.

Қишлоқ ва сув хўжалигига механик қабул қилиш элементига эга бўлган суюқликлари, поршенли, мембранали һамда сильфонли датчиклар қўлланилиб келинмоқда.

Суюқликлари босим датчикларининг U-шаклли (2.19, а-расм), қўнгироқчали (2.19, б-расм), гидростатик (2.19, в-расм), мембранали (2.19, г-расм), сильфонли (2.19, д-расм), манометрик трубкали (2.19, е-расм) турлари мавжуд.

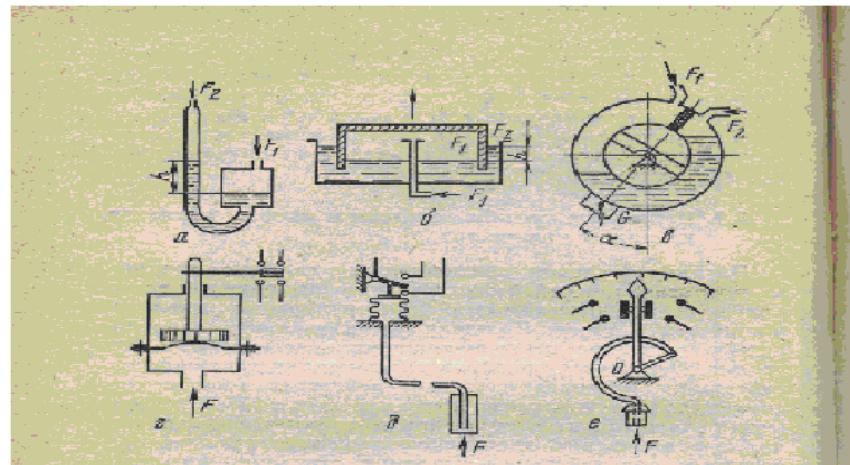
U-шаклли суюқлик датчикларида босимлар фарқи $F = F_1 - F_2$ суюқлик устуни оғирлиги билан мувозанатлашади:

$$\Delta F = \rho h, \quad (2.15)$$

Бу ерда, ρ - суюқликнинг солиштирма оғирлиги.

Кўнгироқчали тизимларда босимлар фарқи $\Delta F = F_1 - F_2$ қўнгироқчани аралашувини ҳосил қиласи ва натижада F_1 босимни аниқлаш имконияти туғилади.

Гидростатик тизимларда халқали тарозили камеранинг бурилиш бурчаги босимлар фарқи $\Delta F = F_1 - F_2$ га пропорционал бўлади.



2.19-расм. Суюқлии босим датчикларининг турлари:

- а) – U-шаклли; б) – қўнгироқчали; в) – гидростатик, г) – мемранали, д) – сильфонли, е) – манометрик трубкали.

Суюқлии босим датчиклари аниқ ва бир меъёрда ишлиши билан бир юнитда уларнинг эксплуатацион ноқулайликлари (кичик оралиқларда ўлчаш шароитлари, фақатгина вертикал ҳолатда ишлиши, катта ўлчамларга эга бўлганлиги кабилар) сабабли охирги пайтларда уларни ўрнини такомиллашган датчиклар эгалламоқда.

Мемранали датчикларда (2.19,а-расм) эластик пластина (мембрана) назорат қилинаётган мухит босими таъсирида бўлади ва контактли тизим билан мустахкам боғланган штокка таъсир кўрсатади. Бундай турдаги датчиклар содда тузилиши, пухталиги, ўлчовларни етарлича аниқлик билан ўлчалии сабабли уларни кўллаш йил сайин кўпайиб бормоқда.

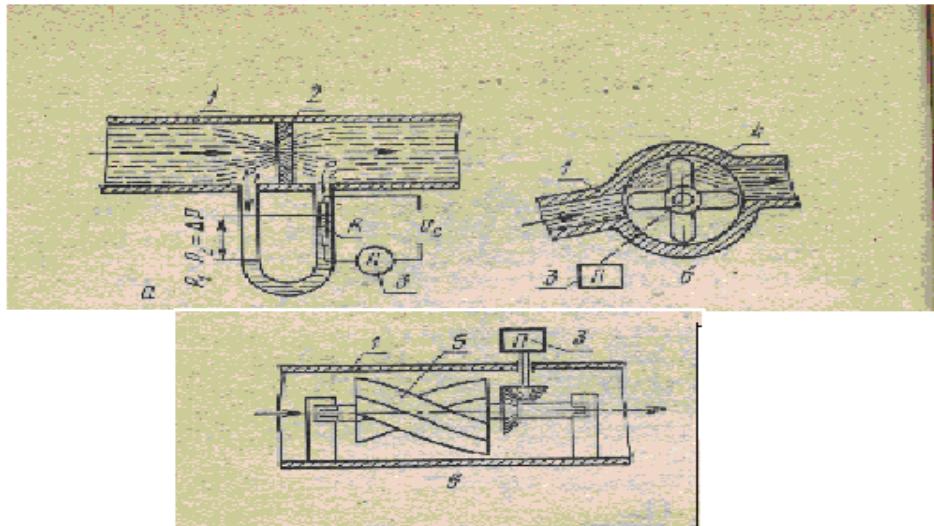
Сильфонли датчиклар (2.19,б-расм) эгилувчан материалдан ясалган гофрированли юпқа деворли трубкадан ташкил топган бўлади. Ташки ва ички босимлар фарқини унга таъсир қилаётган куч ҳосил қиласи. Бу куч таъсирида сильфоннинг чўзилиши ва қисилиши ҳосил бўлади. Сильфоннинг бўш учини силжиши кўрсаткич стрелкаси ва харакатланувчан контактлари орқали амалга оширилади.

2.6.3. Сарф датчиклари

Сарф датчикларини кўллашда турли хил физикавий принциплардан фойдаланилади. Узлуксиз оқувчан суюқликлар ва газларнинг сарфини аниқлашнинг энг кўп тарқалгани дросселли қурилмаларда босимнинг ўзгариши бўйича ўлчаш усули ҳисобланади (2.20-расм). Дросселли қурилмалар сифатида диафрагмалар, сопла ва Вентури трубкалари кўлланилади.

Дроссел-диафрагмали сую́клик датчикларида (2.20,а-расм) унга ўрнатилган трубканинг 1 иккала томонида 2 импульсли трубкалар жойлашган бўлади. Резистор R сую́клик билан шунтланади ҳамда босим ва ток ўзгаришини пропорционаллигини таъминлайди. Иккиламчи жиҳоздаги ток I_u кўйидагича аниқланади:

$$I_u = a (P_1 - P_2) = a \cdot P. \quad (2.16)$$



2.20-расм. Сарф датчиклари:

а) – дроссел-диафрагмали; б) – вертикал қанотли тезлик, в) – спирал-қанотчали

Босим ўзгариши ΔP (Н/м²) ва сарф Q (м³/с) орсидағи боғланиш қўйидаги тенглик билан ифодаланади:

$$Q = a c S_0 * a * \sqrt{\frac{0,2 g * \Delta P}{\eta}} \quad (2.17)$$

Бу ерда:
S₀-диафрагма тешиги юзаси, м²;

$a c$ – сарф коэффициенти;

a -пропорционаллик коэффициенти;

ΔP -босим ўзгариши Н/м²;

g -эркин тушиш тезланиши, м/с²;

η -мухитнинг зичлиги, кг/м³;

Сарфни ўлчовчи тезлик датчиклари сув, сую́к ё́килѓи, газ ва бошќа моддаларни аниқлаш счётчикларида қўлланилиб келинмо́да.

Вертикал қанотли тезлик датчикларида (2.20,б-расм) улар орқали ўтадиган сую́клик вертушкани 2 айланишига сабабчи бўлади. Бунда о́ким тезлигига пропорционал бўлган айланиш частотаси қўйидагича бўлади:

$$n = av = aQ/S, \quad (2.18)$$

бу ерда a – пропорционаллик коэффициенти, айл./мин;
 v – сую́клик тезлигиги, м/с
 Q – сую́клик сарфи, м³/с;
 S – датчикнинг ишчи юзаси, м².

Спирал вертушкали датчиклар (2.20,в-расм) сую́кликни катта сарфларини ани́лашда ишлатилади. Бундай турдаги датчиклар бошқа турдаги датчиклардан фарќли ўлароќ трубопроводларнинг нотекис жойларида ҳам ишлаш қобилиятига эга. Спирал вертушканинг айланиш частотаси n (айл./с) сарфга Q (м³/с) тўғри пропорционал ва қанот қадамига 1 (м) тескари пропорционал бўлади:

$$n = a Q / S \Delta l. \quad (2.19)$$

2.6.4. Бурчак тезлиги датчиклари

Бурчак тезлиги датчиклари асосан 3 гуруӯга бўлинади: механик, гидравлик ва электрик.

Бурчак тезлигининг механик марказдан ючма датчигининг кинематик схемаси 2.21,а-расмда кўрсатилган. Бунда юкланма 1 марказдан ючма куч $F_Q = amw r$ таъсирида пружинани 2 сиқади ва валнинг айланиши бўйича 5 муфтани 3 силжитади. Муфтанинг силжиши индуктив ўзгартирикчга узатилади ва айланиш тезлиги ҳисобланади.

Датчикнинг сезгирилиги юйидагича ани́ланади:

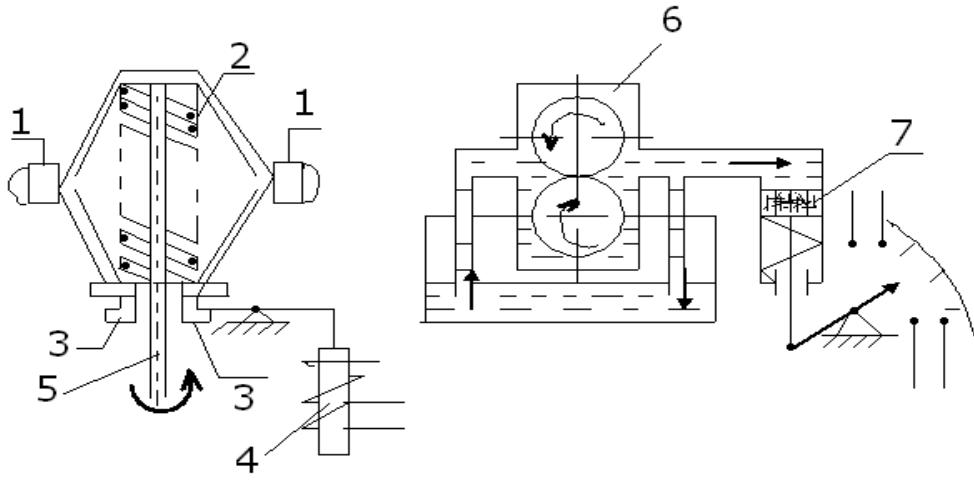
$$Kd = dF_Q/dw = 2amwr, \quad (2.20)$$

бу ерда m - айланаётган юкларнинг массаси;
 r - юкларнинг айланиш радиуси;
 w – айланиш бурчак тезлиги.

Механик марказдан ючма датчиклар катта хатоликларга эга ва тезликни фаќатгина кичик оралиќларда ўлчашга мўлжалланган бўлади.

Гидравлик датчиклар (2.21,б-расм) асосан айланиш частотасини пропорционал равишда сую́клик босимга ёки сарф ўзгаришига айлантириб бериш учун ҳизмат юйлади. Бундай турдаги датчиклар насосдан 1, сую́клик босими ўзгаришини юйбул юйувчи пружинали поршендан 2 ҳамда айланиш частотасини улаб борадиган шкалалардан ташкил топган бўлади. Бу турдаги датчикларнинг амалда юйланилиши уларнинг мураккаб тузилиши ва ўлчовларни ю́кори даражада эмаслиги сабабли анчагина чегараланган.

Хозирги даврда электрик датчикларнинг юйланилиши кескин равиша кўпайиб бормоќда. Бундай датчиклар одатда ўзгармас ёки ўзгарувчан токли микрогенераторлар (тахогенераторлар) шаклида бажарилган бўлади.



2.21-расм. Механик (а) ва гидравлик (б) бурчак тезлиги датчиклари.

Уларнинг чиқиши кучланиши U айланиш частотасига пропорционал бўлади:

$$U = a w, \quad (2.21)$$

бу ерда a – пропорционаллик коэффициенти.

Датчикнинг сезирлиги эса қуийдагича ифодаланади:

$$Kd = dU/dw. \quad (2.22)$$

Частотали электрик тезлик датчиклари айланиш тезлигини частотага ёки ток ва кучланиш амплитудасига ўзгартириб беради.

Вақт-импульсли датчикларида (2.22,а-расм) электр ўтказувчан қатлам билан қопланган 2 изоляцион барабаннинг 1 айланиши натижасида чап щётка навбати билан электр занжирини қўшиб ва очиб туради. Натижада импульслар юсил қилинади ва уларни иккиласиб асбоб А ёзиб боради. Импульслар сони қуийдагича топилади:

$$N = a w, \quad (2.23)$$

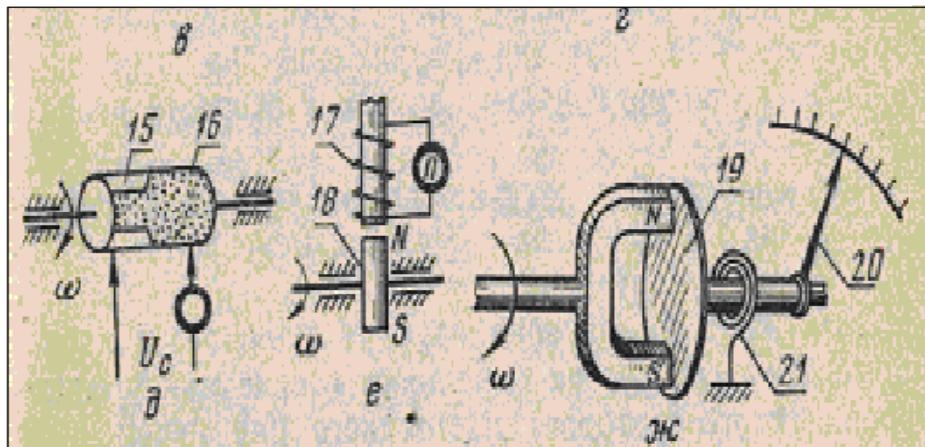
Бу ерда a – пропорционаллик коэффициенти.

Датчикнинг сезирлиги (имп. с/рад) эса қуийдагича ифодалади:

$$Kd = dN/dw. \quad (2.24)$$

Вақт-импульсли датчикларининг асосий камчилиги – уларнинг контакларини тез ишдан чиқиб туришидир.

Индукцион тезлик датчикларида (2.22,б-расм) ўзгармас магнитнинг 2 айланиши натижасида чўлгамда 2 ўзгарувчан (импульсли) кучланиш ҳосил қилинади ва у валнинг айланиш тезлигига пропорционал бўлади.



2.22-расм. Электрик тезлик датчиклари.
д) - вакт -импульсли; е ва ж) – индукцион.

2.7. Намлик датчиклари

2.7.1. Намлик курсатгичлари хакида тушунча

Махсулотлар ва мухит намликлари асосий кўрсатгич бўлиб, уларни технологик жараёнларни автоматлаштиришда бошқариш ва вақти-вақти билан назорат килиш ва ўлчаб туриш керак бўлади. Махсулот таркибидаги намлиги асосан абсолют (И) ва нисбий (У) намлик кўрсатгичлари билан баъоланади.

Абсолют намлик қўйидагича ифодаланади:

$$I = \frac{M}{M_0} \cdot 100, \% \quad (2.25)$$

Бу ерда, M – махсулотдаги намлик массаси;
 M_0 – абсолют қуруқ махсулот массаси.

Намлик эса қўйидагича аниқланади:

$$\Phi = \frac{M}{M_0 + M} \cdot 100, \% \quad (2.26)$$

$$Y = \frac{a_x}{a_m} \cdot 100, \% \quad (2.27)$$

бу ерда a_x – хақиқий абсолют намлик;
 a_m – максимал абсолют намлик.

2.7.2. Намлик датчикларининг классификацияси ва иш принциплари

Иш принципи бўйича электрик намлик датчиклари электрофизикавий ва электропараметрик турларига бўлинади. Электрофизикавий датчиклар радиацион ва магнитоядерли резонанс датчикларини ўз ичига олади. Радиацион датчикларнинг иш принципи нам мухитниг инфрақизил нурларни, юқори частотали электромагнит тебралишларни, - нурлар ва нейтрон нурланишларни қабул қилиш даражасини ўлчашга асосланган бўлади. Магнитоядерли резонанс датчикларининг иш принципи эса водород атомлари ядроси ва намликнинг радиочастотали магнит майдонини қабул қилиши принципида ишлайди.

Электропараметрик датчиклар кондуктометрик, диэлькометрик ва гигрометрик турларга бўлинади. Кондуктометрик датчиклар электрокимёвий ўзгартиргичлар таркибига киради ва ишлаш принципи мухитнинг электр ўтказувчанлигини ўзгариши натижасида намликни аниқлашга асосланган бўлади. Чиқиш кўрсатгichi бўлиб бунда мухит ўтказувчанлиги ҳисобланади.

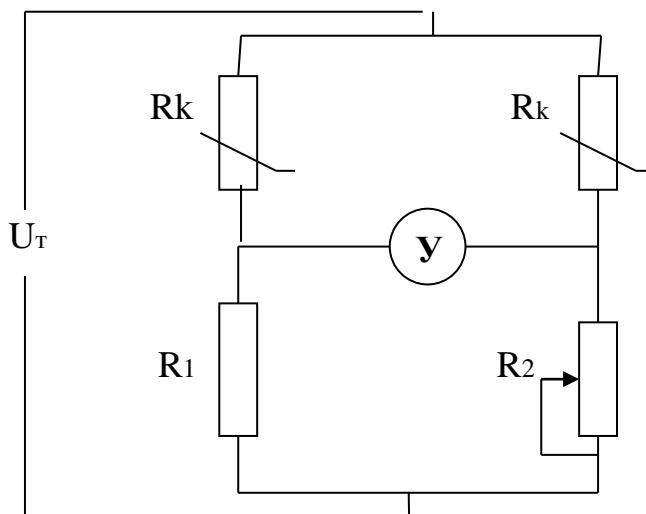
Диэлькометрик датчиклар диэлектрик сингдирувчанлик ($E=2\ldots10$ - қаттиқ жисмлар учун; $E=81$ -сув учун) ёки диэлектрик исроф тангенс бурчаги қийматлари бўйича намликни аниқланади.

Гигрометрик датчиклар электронли ўзгартиргичлар гуруҳига мансуб бўлиб, уларнинг ишлаш принципи қўшимча гигроскопик заррачаларнинг механик ёки электрик характеристикаларини ўзгаришига асосланган бўлади.

Қишлоқ хўжалиги ишлаб чиқаришида газлар ва хаво намликлари датчиклари кенг миёсда қўлланилади. Уларнинг қўйидаги турлари мавжуд: гигрометрик дилатометрик датчиклар - намлик таъсирида чизиқли ўлчамлари ўзгаришига, гигристорлар, электропсихрометрлар, харорат - мувозанатли ва конденсацион датчиклар - қаршилик ўзгаришига ҳамда радиоскопик ва инфрақизил датчиклар - газ ва хавонинг физикавий хусусиятларини ўзгаришига асосланган бўлади.

Хаво намлигини аниқлашнинг психрометрик усули қуруқ ва сув билан намланган икки термометрларни қўллашга асосланган бўлади. Бу принципда намликни назорат тизими датчикли-электропсихрометрлар ишлайди. Электропсихрометрнинг принципиал схемаси 2.23-расмда келтирилган.

Мувозанатсиз, кўприкнинг икки елкасига иккита бир ҳил яrim ўтказгичли терморезисторлар уланган бўлиб, улар гигроскопик керамик трубкага жойлаштирилади. Бирламчи трубканинг бир томони сувга тушурилади, иккинчи томони эса хавода туради. Яъни терморезистор (R_g) қуруқ трубкада жойлашади ва унинг харорати хаво хароратига тенг бўлади. Сув билан намланадиган иккиламчи трубкадаги терморезисторнинг (R_h) қаршилиги намнинг парланишига боғлик бўлади ва буғланиш жараёнида хароратнинг камайиши ҳисобига унинг қаршилиги нисбатан юқори бўлади. Хаво намлиги қанчалик кам бўлса, нам трупка сиртидан сувнинг парланиши тезроқ бўлади. Бунда R_k ва R_h орасидаги фарқ катта бўлади ва ўзгартиргичдаги (Y) чиқиш сигнали кучлироқ бўлади.



2.23-расм. Электропотенциометрнинг принципиал схемаси.

Махсулотлар намлигини аниқлайдиган электрик датчиклар кондуктометрик (мухитнинг электр ўтказувчанлиги ўзгариши), диэлкометрик (диэлектрик сингдирувчанлиги Е ўзгариши), радиоизотопли, электроабсорбционли, ултротовуш ва СВЧ (ўта юқори частотали) датчикларга бўлинади.

Кондуктометрик ва диэлкометрик датчиклар цилиндрик ёки текис хаво конденсаторларидан ясалган электродлардан ёки иголкали электродлардан ҳам ташкил топган бўлади. Махсулот конденсаторлар орасига жойлаштириб, унинг намлиги аниқланади.

2.8. Генератор датчиклари

Генератор датчикларида бевосита сезгир элементлар кириш сигнали (x) чиқиши сигналига (y) ўзгартирилади. Ушбу ўзгартириш кириш сигнали энергияси ҳисобига бўлади ва чиқиши сигнали электр юритувчи куч кўринишида ҳосил бўлади. Бу турдаги датчиклар жуда содда тузилган бўлади ва қўшимча энергия манбаисига эга бўлиши шарт эмас.

Генератор датчиклари индукцион, фотоэлектрик, пъезоэлектрик ва термоэлектрик датчиклари (термопаралар) гурухига бўлинади.

2.8.1. Индукцион датчиклар

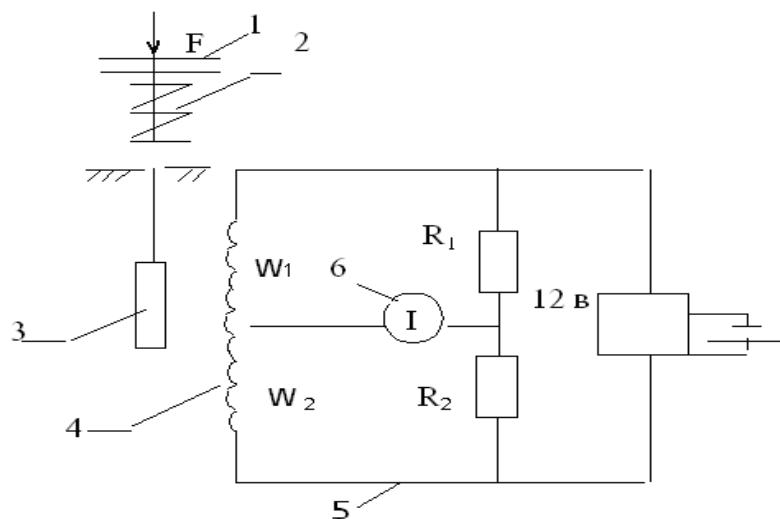
Индукцион датчикларнинг иш принципи электромагнит индукция қонунига асосланган бўлади, яъни магнит оқими ўзгартирилаётган контурда

$$\text{ЭЮК} \text{ ҳосил бўлади: } E = - W_2 \frac{d\Phi}{dt} \quad (2.28)$$

Индукцион датчиклар 3 һил кўринишига эга: 1. Чўлгамли 2. Ферромагнит детали харакатланувчи 3. Тахогенераторли

Индукцион датчиклар қишлоқ ва сув хўжалиги соҳасида кенг кўлланилади. Дон ўриш комбайни бункери оғирлигини индукцион датчиклар орқали узлуксиз назорат қилиш схемаси 2.25-расмда келтирилган.

Унинг ишлаш принципи қўйидагича: Бункерни (1) донни тўлиши ва унинг оғирлигини ўзгариши натижасида пружина (2) сиқиласида. Магнитланмаган пўлат ўзак (3) кетма-кет уланган чўлгамлардан (W_1 ва W_2) иборат ғалтак (4) ичидаги харакатлана бошлади. Бу иккита чўлгамлар кўприк схеманинг (5) икки юшни елкасини ташкил этади. Схемадаги кўприкнинг битта диагоналига ўлчов асбоби уланган, иккинчисига эса маҳсус таъминлаш блокидан ўзгарувчан кучланиш узатилади.

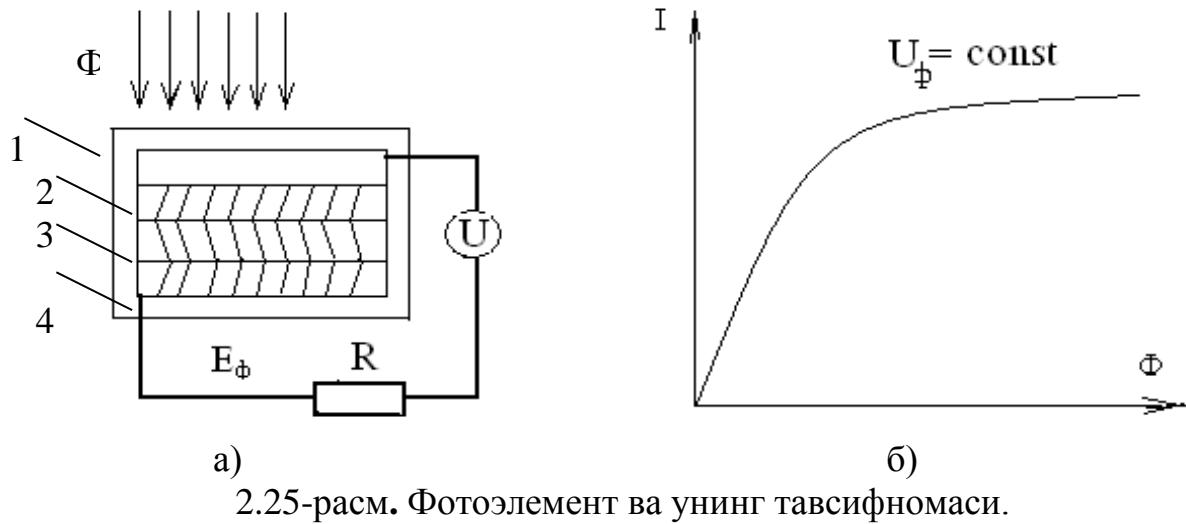


2.24-расм. Дон ўриш комбайни бункери оғирлигини индукцион датчиклар орқали узлуксиз назорат қилиш схемаси

2.8.2. Фотоэлектрик датчиклар

Фотоэлектрик датчиклар гурухига кирувчи фотодиодлар ва вентилли фотоэлементларнинг иш принципи ички фотоэффект һодисасига асосланган бўлади. Ички фотоэлектрик эффект уруғлик оқими таъсирида эркин электронлар ўзининг энергетик һолатини ўзгартириб, модданинг ўзида қолиши ходисаси билан характерланади. Бунда модда ичидаги кўча оладиган эркин зарядлар һосил бўлади. Эркин зарядлар модда ичидаги кўчганда фотоэлектр юритувчи кучларни һосил қиласи (ички фотоэффектли фотоэлементлар шу принципда қурилган) ёки электр ўтказувчаникни ўзгартиради (фотоқаршиликлар шу принципда қурилган).

Ички фотоэффектли фотоэлементлар кўпинча вентилли фотоэлементлар деб аталади. Селенли фотоэлементлар энг кўп тарқалган фотоэлементлар һисобланади. Селенли фотоэлементнинг тузилиши ва схемаси 2.25, а-расмда, унинг характеристикини эса 2.25, б-расмда кўрсатилган.

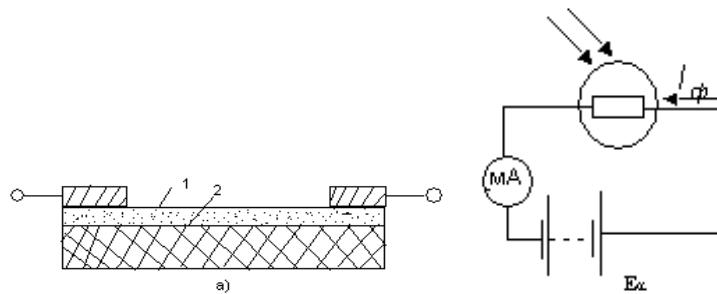


2.25-расм. Фотоэлемент ва унинг тавсифномаси.

Элемент (2.25,а-расм) юпқа олтин қатлами 1, беркитувчи қатлам 2, селенли қатлам 3 ва пўлат таглик 4 дан иборат. Селеннинг олтин билан чегарасида беркитувчи қатлам ҳосил бўлади; бу қатлам детекторлик хусусиятига эга бўлиб, ёруғлик оқими билан уриб чиқарилган электронларнинг орқага қайтишига имкон бермайди. Ёруғлик оқими олтин қатламидан ўтиб, вентилли фотоэффект ҳосил қиласди, шунда электронлар ёритилган қатламдан ёритилмаган (изоляцион беркитувчи қатлам билан ажратилган) қатламга ўтади. Бунинг натижасида потенциаллар айримаси E_ϕ ҳосил бўлиб, нагрузка қаршилиги R_ϕ дан ток I_ϕ ўтади. Рн қанча катта бўлса, электр ёруғлик характеристикиси тўғри чизиқдан шунча кўп оғади (2.25, б - расм).

2.8.2.1. Фоторезисторлар

Фоторезистор – ярим ўтказгич фотоэлектрик асбоб бўлиб, бунда фото ўтказувчаник ҳодисаси қўлланилади, яъни оптик нурланиш таъсирида ярим ўтказгични электр ўтказувчанилиги ўзгаради. Фоторезистор тузилиши қўйидаги расмда кўрсатилган.



2.26. расм. Фоторезисторнинг тузилиши ва уланиш схемаси.

1-плёнка ёки пластик 2-диэлектрик материал.

Ассоcий катталиклари:

$$S_i = \frac{I}{\phi}, \quad (2.29)$$

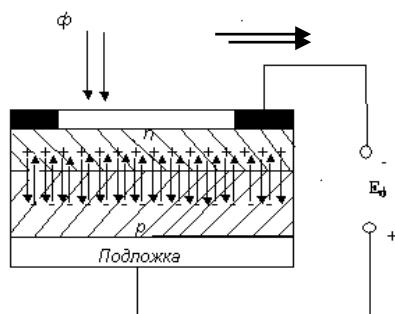
Коронгалик қаршилиги – ёритилмаган фоторезисторларнинг қаршилиги қиймати тенг диапазонга эга $R_k = 10^2 \div 10^9$ Ом;

Ишчи кучланиши – ишчи кучланиш қиймати фоторезистор ўлчамларига боғлиқ, яъни электронлар орасидаги масофага боғлиқ равищда 1-1000 В гача танланади.

Шуни таъкидлаш керакки, фоторезисторларнинг катталиклари, ташки муҳит таъсирида ўзгаради. Фоторезисторлар афзаллиги: юқори сезгирилиги, нурланишнинг инфрақизил қисмида қўллаш мумкинлиги, ўлчамлари кичикилиги ва доимий ток ва ўзгарувчан ток занжирларида қўллаш мумкинлиги.

2.8.2.2. Фотодиодлар

Фотодиод деб ярим ўтказгичли фотоэлемент асбоб бўлиб, битта электронковакли ўтишга ва иккита чиқишга эгадир. Фотодиодлар икки хил режимда ишлиши мумкин: 1) ташки электр энергия манбаисиз (фотогенератор режимида); 2) ташки электр энергия манбаи ёрдамида (фотоўзгартгич режимида)



2.27. расм. Диоднинг тузилиши

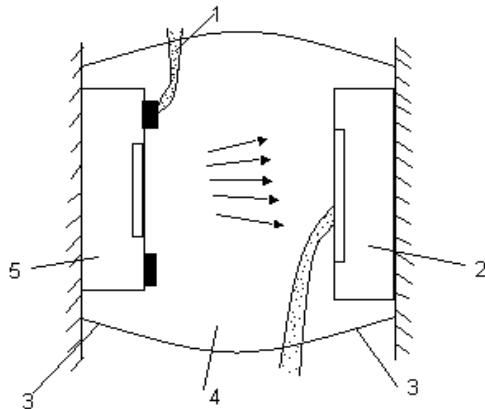
2.8.2.3. Оптоэлектрон асбоблар

Оптоэлектрон асбоб деб электр сигналини оптик сигналга (нур энергияси) ўзгартирувчи, бу энергияни индекаторларга ёки фотоэлектрик ўзгарткичларга узатувчи асбобларга айтилади.

Кўп тарқалган оптоэлектрон асбоблардан бири оптрондир. Оптрон нурланиш манбаси ва қабул қилгичдан тузилган бўлади. Бу иккаласи бир корпусга жойлаштирилган ва бир бири билан оптик ва электр боғликларга эга бўлади.

Электрон қурилмаларни оптронлар алоқа элементи функциясини бажаради, бунда маълумот оптик нурлар орқали узатилади. Бунинг ҳисобига

галваник боғланиш бўлмайди, ва электрон ускуналарга салбий таъсир этувчи қайта боғланишлар бўлмайди.



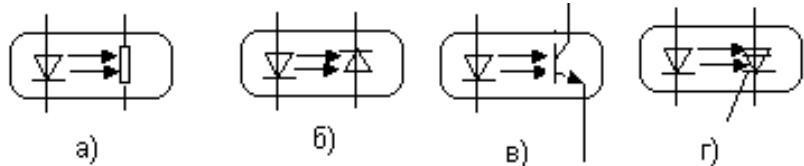
2.28. расм. Оптронни тузилиши.

1- Чиқишлиар; .2 - Фотоқабул қилгич; 3-Корпус; 4-Оптик муҳит; 5-Светодиод

Оптронлар маълумот тўплаш ва сақлаш қурилмаларида, регисторларда ва ҳисоблаш техникаси қурилмаларида қўлланилади.

Замонавий оптоэлектронларда нур чиқарувчи сифатида светодиодлар, фото қабул қилгич сифатида эса фоторезисторлар, фототиристорлар қўлланилади.

Қўлланилган фото қабул қилгич турига қараб оптронлар – фоторезисторли, фотодиодли, фототранзисторли ва фототиристорларга бўлинади.



2.29.- расм. Оптронларнинг шартли график белгиланиши

а) резисторли; б) диодли; в) фототранзисторли г) фототиристорли

Фотоэлектрик асбобларни белгилаш тизими: Фотоэлектрон асбоблар харф-сонли код билан белгиланади: - биринчи элемент харфлар; асбоб гурухини билдиради; фр–фоторезисторлар, фд–фотодиодлар.

- иккинчи элемент ҳарфлар –асбобни тайёрланган материалини кўрсатади; ГО – германий, ГБ – германий, легирланган бром; ГЗ – германий легирланган олтингугурт билан; ГК – германий кремнийли бирикма; К-кремний; КГ – кремний легирланган гелийли; РГ- арсенидли галлий ва х.к.

- учинчи элемент –001 дан 999 гача сонлар ишлаб чиқариш номери
- тўртинчи элемент – ҳарф, ярим ўтказгич фотоасбоблар подгруппасини белгилайди;

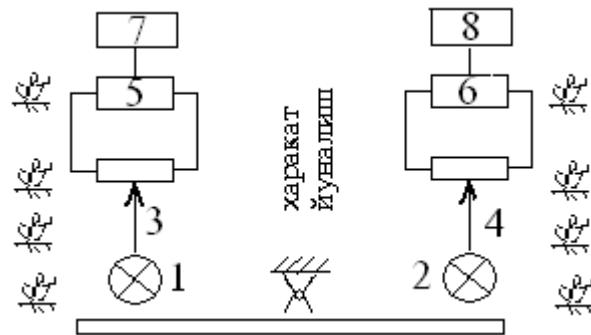
у-Унипольяр фоторезистор

Б – биполяр фоторезисторлар

Л – кучкили фотодиодлар

ФДГЗ-001К – фотодиод, германийли, легирланган олтингугуртли, ишлаб чиқарилган номери 001.

Оптоэлектроник датчиклар қишлоқ ва сув хўжалигида ва саноатда кенг кўлланилиб келинмоқда. 2.30-расмда ерга ишлов бериш агрегатини автоматик бажаришда ўсимликлар қаторини назорат қилиш фатодатчикнинг схемаси келтирилган.



2.30-расм. Ерга ишлов бериш агрегатини автоматик бошқариш тизимида ўсимликлар қаторини фотодатчик ёрдамида назорат қилиш схемаси:

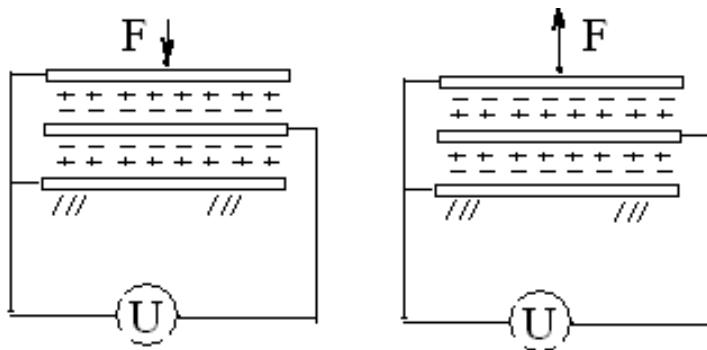
1,2-ёруглик манбаи, 3,4-фотоқаршилик ,
5,6-кучайтиргичлар, 7,8-ижро механизлари.

Ушбу датчик ишлов бериш агрегатининг икки томонидан жойлаштирилади ва улар ёруглик манбасидан (1,2) ,фатоқаршиликдан (3,4), кучайтиргичдан (5,6), ва ижро механизмидан (7,8) ташкил топган Қурилманинг ишлаш принципи қуидагича Агрегатнинг четга чиқиши содир бўлса, ёруглик манбаси билан (1ёки2) фатоқаршилик (3ёки4) оралиғини ўсимлик тўсиб қолади ва бунда ёруглик нури фоторезисторга тушмай қолади. Натижада кучайтиргич чиқишида (5ёки6) сигнал холати ўзгаради ва ижро механизмини (7ёки8) ишлаб кетишга сабаб бўлади, яъни ишлов бериш агрегати автоматик равишда харкат қилишини ташкил этади.

Бугунги кунда фатодатчиклар далалардаги хашоратлар харакатини ва сонини аниқлашда ,метрода харакатларни назорат қилишда , кўча ёруглигини бошқариш каби жараёнларда кўлланилиб келинмоқда

2.8.3. Пъезоэлектрик датчиклар

Пъезоэлектрик датчикларни (2.31-расм) ишлаш принципи баъзи кристалл моддаларнинг механик куч таъсирида электр заряд ҳосил қилиш қобилиятига асосланган. Бу ходиса пъезозификт-деб аталади. Пъезоэффект кварц, турмалин, сегнет тузи, барий титанат ва бошқа моддалар кристалларида кузатилади. Бу типдаги асбобларда. кўпинча кварц ишлатилади. Кварцнинг пъезо электроэффекти $+500^{\circ}$ С гача бўлган температурага боғлиқ эмас, лекин $+570^{\circ}$ С дан ошган температурада бу эффект нолга тенг бўлиб қолади.



2.31-расм. Пьезоэлектрик датчикнинг схемаси
Пьезоэлектрик датчикларнинг һосил қиласидаган ЭЮК босимга пропорционал бўлиб, қуйидаги формула оркали аниқланади:

$$U = \frac{a_0 F_x}{C} \quad (2.30)$$

бу ерда – С - датчикнинг умумий сиғими

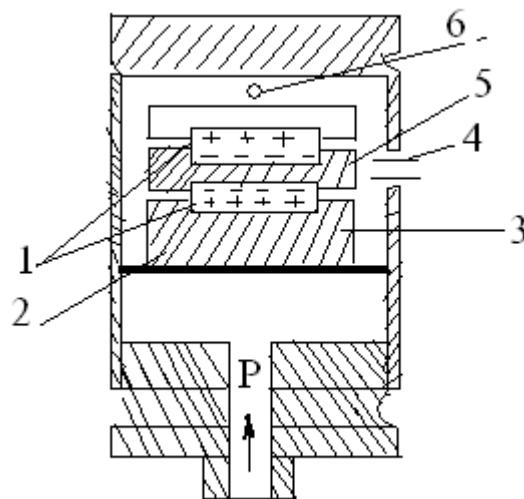
F_x - механик босим

a_0 - пропорционаллик коэффициенти

Ушбу датчикнинг сезирлиги:

$$K_d = \frac{\Delta U}{\Delta F_x} \quad (2.31)$$

Кўриб чиқилган принципда пьезоэлектрик манометрлар ишлайди (2.3.2-расм).



2.32-расм. Пьезоэлектрик манометрнинг схемаси:
1-босим мемранаси, 2, 5-металл қистирмалар, 3-потенциал қистирма,
4-изоляцион ўтказгич, 6-шарик.

Пъезокварц манометринг тузилиш схемаси 4-расмда келтирилган. Ўлчанаётган босим мембрана 1 орқали кварц пластинкалар 7 га таъсир қиласи. Бу пластинкаларнинг металл кистирма 2 га тегиб турган ички томонида бир һил ишорали зарядлар пайдо бўлади. Пластинкаларнинг ички томонидаги потенциал қистирма 3 билан уланган ва изоляцияланган ўтказгич 4 орқали олинади, пластинкаларнинг устки томонидаги потенциал эса корпус, металл қистирмалар 2 ва 5, мембрана 1 ва шарик 6 орқали олинади. Ўлчанаётган босимга пропорционал бўлган потенциаллар фарқи пластиналардан олиниб, кучайтирувчи лампа сеткасига узатилади.

2.8.4. Термоэлектрик датчиклар (термопаралар)

Хароратни ўлчашнинг термоэлектрик усули термоэлектрик термометринг (термопаранинг) термоэлектрик юритувчи кучи (термо э.ю.к.) хароратига боғликлигига асосланган. Бу асбоб -200°C дан 2500°C гача бўлган хароратларни ўлчашда техниканинг турли соҳалари ва илмий текшириш ишларида кенг қўлланилади. Термоэлектрик термометрлар ёрдамида хароратни ўлчаш 1821 йилда Зеебек томонидан кашф этилган термоэлектрик ходисаларга асосланган. Бу ходисаларнинг хароратларни ўлчашда қўлланилиши икки һил металл симдан иборат занжирда уларнинг кавшарланган жойида хароратлар фарқи һисобига һосил бўладиган Э.Ю.К. эффектидан иборат. Т.Э.Ю.К. һосил бўлишининг сабаби эркин электронлар зичлиги камроқ металлга диффузияси билан изохланади. Шу пайтда икки хил металлнинг бирикиш жойида пайдо бўладиган электр майдон диффузияга қаршилик кўрсатади. Электронларнинг диффузион ўтиш тезлиги пайдо бўлган электр майдон таъсиридаги уларнинг қайта ўтиш тезлигига тенг бўлганда харакатли мувозанат һолати ўрнатилади. Бу мувозанатда А ва В металлар орасида потенциаллар айрмаси пайдо бўлади. Электронлар диффузиясининг интенсивлиги ўтказгичлар бириккан жойнинг хароратига һам боғлиқ бўлгани сабабли биринчи ва иккинчи уланмаларда һосил бўлган э.ю.к. һам турлича бўлади.

Термоэлектрик термометрларни яратиш учун ишлатиладиган термоэлектрод материаллар бир қатор хусусиятларга эга бўлиши шарт, чунончи: иссикка чидамлилик ва механик мустахкамлик; кимевий инертлик; термоэлектр бир хиллик; стабиллик ва термоэлектр характеристикани тиклаш; т.э.ю.к.нинг температурага бўлган (чизиқли характеристикасига яқин ва бир ишорали) боғланиши; юкори сезгирилик.

Термопараларнинг қўйидаги турлари мавжуд:

1. Платинародий - платина термопара (ТПП)- нейтрал ва оксидланадиган мухитда ишончли ишлайди, аммо тикланиш атмосферасида, айниқса, металл оксидлари термопарага яқин жойлашган ерда тез ишдан чиқади. Металл буѓлари ва углерод (айниқса унинг оксиди) платинага заарли таъсир кўрсатади.

2. Платинародий (30%- родий)- платинародий, (6%- родий) термопара (ТПР-306 тип). Бу термопараларнинг асосий хусусияти 1800°C гача температурани ўлчаш ва кичик т.э.ю.к. га эга бўлишдир.

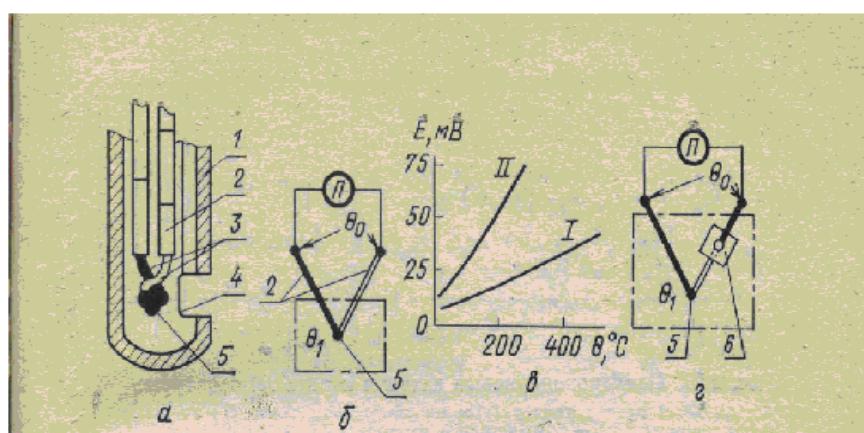
3. Хромель - алюмелъ (TXA тип) термопара нодир бўлмаган металлардан тайёрланган термопаралар орасида энг турѓуни ҳисобланади. Мусбат электрод-хромель (89% Ni; 9,8% Cr; 1% Fe; 0,2% Mn) қотишмадан, манфий электрод-алмелъ эса (94% Ni; 2% Al; 2,5% Mn; 1% Si; 0,5% Fe) қотишмадан иборат. TXA термопара 1300°C гача бўлган температурани ўлчаш учун қўлланилади.

4.Хромель-копель термопара (TXK)- турли мухитларнинг температурасини ўлчаш учун ишлатилади. Манфий электрод - копель мис ва никель қотишмасидан (59% Cu; 44% Ni) иборат. TXK термопара 800°C гача температурани ўлчаш учун ишлатилади, унинг т.э.ю.к. бошқа термопараларнига қараганда анча катта.

5. НК - СА қотишмаларидан тайёрланган (THС типидаги) термопара эркин учининг температурасига тузатиш киритишни талаб қилмайди, чунки 200°C гача температурани ўлчайдиган термопаранинг т.э.ю.к. амалда нолга тенг. Юқориги температура чегараси 1000°C . Платина группасидаги ТПП ва ТПР термопаралари 0,5 еки 1мм диаметрда тайерланиб, чинни мунчоқ ёки трубка билан изоляцияланади. TXA, TXK ва THС термопаралар 0,7...3,2 мм диаметрлик симдан тайерланиб, сопол мунчоқ билан изоляция қилинади.

Механикавий тайзиқ ва ўлчанаётган мухит таъсиридан сақлаш учун термопара электроди ҳимоя арматураси ичига олинади.

Юқорида айтилганидек, термопара билан температурани ўлчаш пайтида термопаранинг эркин учларидаги температуранинг ўзгаришига қараб тузатиш киритилади. Саноатда автоматик равишда тузатиш киритиш учун электр кўприк схемалар қўлланилади



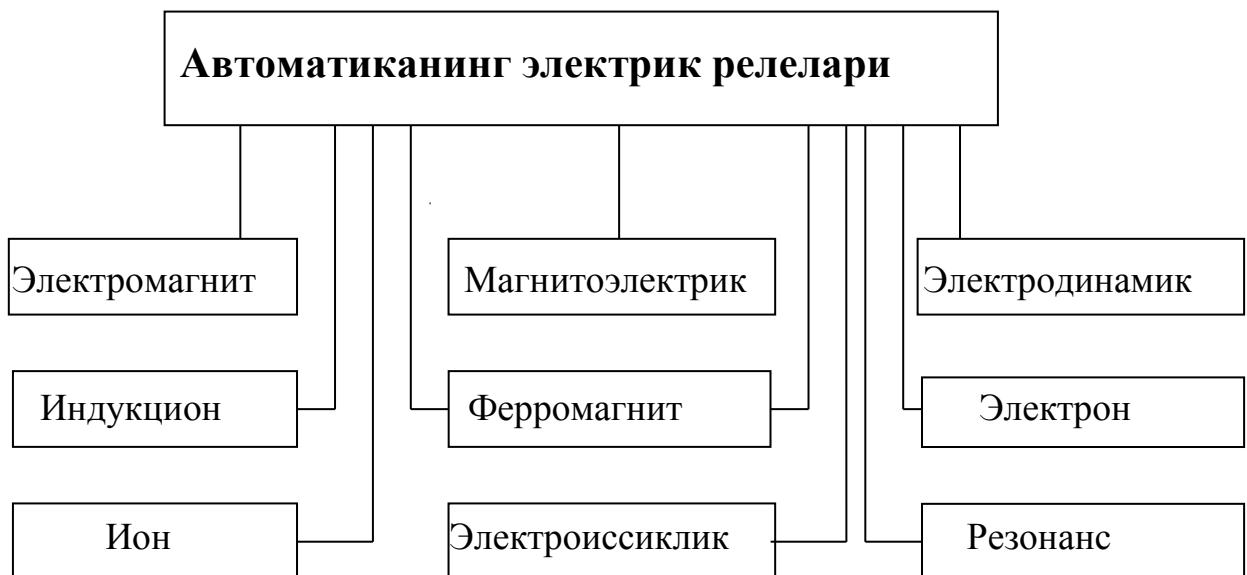
2.33-расм. Термоэлектрик термометрнинг принципиал схемаси.

3-боб. Автоматика релелари

3.1. Релелар хайда түшүнчөөнөң классификациясы

Реле деб маълум бир кириш сигнали ўзгарганда чиқиш сигнали сакрашсимон ўзгарувчи мосламага айтилади. Реле қишлоқ хўжалик автоматикасида энг кўп кўлланиладиган элементлардан бири һисобланади. Таъсир қиладиган физик катталикларига қараб улар электрик, механик, магнит, иссиқлик, оптик, радиоактив, акустик ва кимевий релеларга бўлинади.

Иш принципи бўйича электрик релелар ўз навбатида 9-турга бўлинади (3.1-расм).



3.1-расм. Электрик релеларнинг классификацияси.

Электромагнит релеларида чулгамдан утаётган ток таъсирида магнит майдон хосил булиб якорнинг ва контактларнинг холати узгаририлади.

Магнитоэлектрик релеларда чулгам рамка куринишида бажарилиб узгармас магнит майдонида жойлаштирилган. Чулгамдан ток утаётганда рамка пружинани кучини енгиб харакатга келади ва контактларнинг холатини узgartиради.

Электродинамик реле иш принципи буйича магнитоэлектрик релега ўхшаш лекин ундаги магнит майдони маҳсус уйғотиши чўлгами билан һосил этилади.

Индукцион реленинг иш принципи реленинг чўлғами ҳосил қиласиган ўзгарувчан магнит оқими ва харакатланувчан дискда ҳосил бўладиган ток ўзаро таъсирига асосланган.

Ферромагнит релелар магнит катталиклари (магнит оқими, магнит майдони кучланганлиги) ёки ферродинамик материалларининг магнит тавсифномалари ўзгарилиши таъсирида ишлайди.

Электрон ва ион релелари бевосита кучланиш ёки ток кучи натижасида ҳосил бўладиган сакрашсимон ўзгаришлар таъсирида ишлайди.

Электроисси́клик релелари харорат таъсирида ишлайди. Уларнинг иш принципи ю́корида кўриб чиқилган биметалик ва билатомитрик датчикларнинг иш принципига ўхшаш бўлади.

Резонанс релелари иш принципи электрик тебраниш тизимларда ҳосил бўладиган резонасга асосланган.

3.2. Релеларнинг асосий кўрсаткичлари

1. Ишга тушиш кўрсаткичи - релелар ишга тушиш пайтидаги кириш катталигининг энг кичик қиймати - **Хи.т.**

2. Кўйиб юбориш кўрсаткичи-реленинг олдинги ҳолатига қайтиши учун зарур бўлган кириш катталигининг энг катта қиймати - **Хк.ю.**

3. Қайтиш коэффициенти-**Кк=Хк.ю./Хи.т.** нисбати.

4. Ишчи параметри - реле узо́к ваќт ишлаши учун зарур бўлган кириш катталигининг қиймати (номинал) режимидағи - **Хиш.**

Заһира (запас) коэффициенти:

$$\frac{\text{Хиш}}{\text{ишга тушиши}} = \frac{\text{Кз.и.т.} = -----}{\text{Хи.т.}} = 1,5$$

$$\frac{\text{Хк.ю.}}{\text{кўйиб юбориш}} = \frac{\text{Кз.к.ю.} = -----}{\text{Хиш}}$$

6. Кучайтириш коэффициенти - контактлардаги қувватнинг кириш сигналидаги қувватга нисбати

$$\frac{\text{Рконт}}{\text{Кк} = -----} = \frac{\text{Риш}}$$

Релеларнинг яна бир муҳим параметрларидан (9.2- расм) бири - уларнинг ишга тушиш ва кўйиб юбориш ваќтлари. Чўлғамга кучланиш берилганда у шу ваќтнинг ўзида ишга тушмасдан, балки бир оз ваќтдан кейин ишга тушади. Ушбу **T и.т** ваќт ишга тушиш ваќти деб аталади. Кучланиш чўлғамидан ажратилганда ҳам кўйиб юбориш маълум бир вакт ичидаги амалга ошади - T_k . Бу вакт куйиб юбориш вакти дейилади. Ушбу инерционлик чулгамнинг катта индуктивлик билан тушунтирилади. Графикдаги 0 нуктаси чулгамни манбага уланишига тугри келади. **T** силжиш вакти мобайнида реленинг харакатланувчи кисмлари тинч холатда булади. Ток эса **I** ит токи қийматигача усади. **T=T** ваќт мобайнида реленинг харакатланувчи кисмлари бир турѓун ҳолатдан иккинчи турѓун ҳолатга ўтишади. Шундан кейин ток ўзининг номинал кўрсаткичи – **I н** гача ошади.

Кучланиш ажратилиши билан реленинг токи **T** гача камаяди. Бу ваќтда якоръ ўзининг эски ҳолатига қайтади. Демак реленинг ажралиши **T** ваќт мобайнида амалга ошади.

Ишга тушиш вақтига қараб релелар тез харакатланувчи ($T=50-150$ мс), ўрта харакатланувчи ($T=1-50$ мс) ва секин харакатланувчи ($T=0,15-1$ с). Агар T 1 сек бўлса бундай реле вақт релеси дейилади.

3.3. Реле контактларининг эксплуатацион катталиклари

Релеларнинг пухталиги ва контактларининг коммутацион хусусиятлари асосан контактларга боғлик. Релеларнинг контактлари қўйидаги эксплуатацион кўрсаткичлар билан тавсифланади.

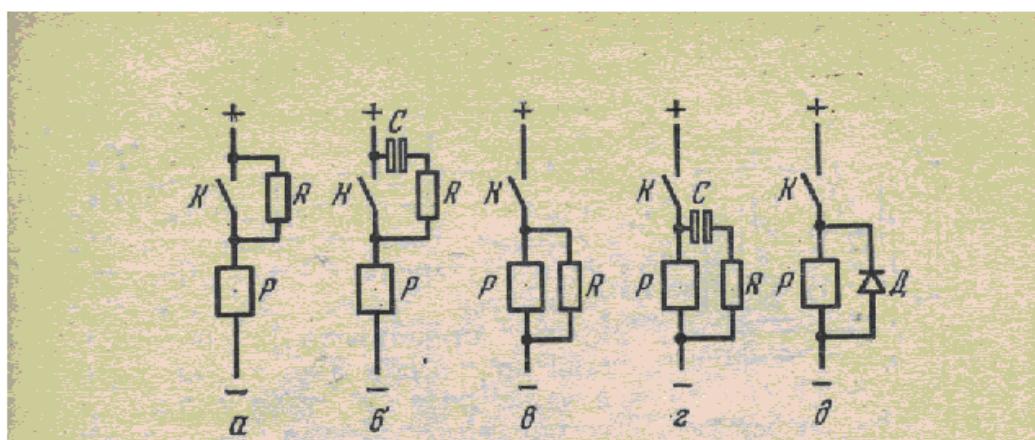
Рұксат этилган чегаравий ток – I р.з. Бу курсаткич контактлар қизиб ўзининг физико-механикавий хусусиятларини юқотмайдиган харорат билан аниқланади. Рұксат этилган чегаравий токни ошириш учун контактларнинг қаршилигини камайтириб, уларнинг совитиш юзасини ошириш керак.

Рұксат этилган чегаравий кучланиш - U р.з. Контактлар ўртасидаги изоляцияни ва контактлараро масофада тешиб ўтиш кучланиши билан аниқланади.

Рұксат этилган чегаравий қувват – P р.з. Бу кўрсаткич контактлар ажралиш жараёнида турғун - ёйни (дугани) һосил қилмайдиган занжирнинг қуввати билан аниқланади.

Контактларнинг иш режимини енгиллаштириш мақсадида контактларга (3.2 - расм, а, в) ёки чўлғамга (3.2 - расм, в, г, д) шунт сифатида қўшимча элементлар улаш мақсадга мувофиқдир.

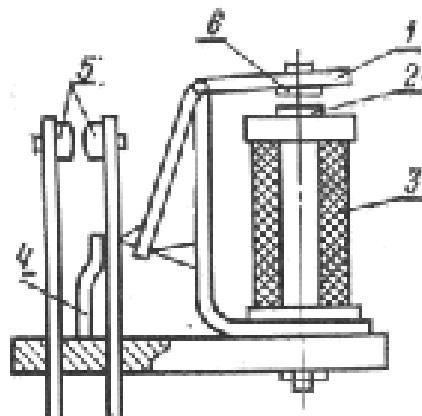
Чўлғамнинг индуктивлиги һисобига йиғилган магнит энергияси контактлараро масофада сарфланмасдан, резистор ва конденсатор ёки чўлғамнинг ўзида сарфланади. Резистор қаршилиги чўлғамнинг актив қаршилигидан 5-10 баробар катта бўлиши керак. Конденсаторнинг сиғими эса $C = 0,5 - 2,0$ мкф.



3.2.-расм. Реле контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар.

3.4. Электромагнитли релелар

Ю́корида айтилган релеларнинг орасида қишилоќ хўжалиги автоматикасида энг кенг қўлланиладигани электромагнит релелариdir. Энг оддий электромагнит релесининг схемаси 3.3 -расмда кўрсатилган.



3.3-расм. Электромагнитли реленинг схемаси

Чўлғамдаги 3 кучланиш таъсирида юносил бўлган магнит майдон харакатланувчи якорни 1 қўзгалмас ўзакка 2 тортади. Якорнинг харакати натижасида контактлар 5 уланади. Кучланиш ажратилса пружина 4 таъсирида контактлар эски юлатига қайтади. Колдиқ магнит оқими таъсирида якорь тез ажратиш мақсадида узоқка номагнитик материалдан бажарилган штифт қотирилади. Чўлғамдаги токнинг кўриниши бўйича электромагнит релелар ўзгармас юамда ўзгарувчан ток саноат ва ю́кори частотали релеларга ажратилади. Релеларнинг тўғри ва пухта иши уларнинг тортиш ва механик тавсифномалари ўзаро мосланганликка боғлиқ. Тортма тавсифнома - бу чўлғамнинг электромагнит кучланганлиги ва якорь билан ўзак ўртасидаги юаво оралиғи ораларидаги боғлиқлик. Механик тавсифнома эса пружинанинг кучланганлиги билан якорынинг сўрилиш ораларидаги очиқлилик реленинг ишга тушиш шарти – унинг тортиш тавсифномаси (9.4, б-расм) механик тавсифномаси устида бўлиши керак. Қўйиб юбориш шарти эса аксинча. тортиш тавсифномалари $E = ()$ - юаво бўшлиғи минимумдан максимумгacha ўзгарилаётганда юар юил ампер - ўрамлар сони учун геппер болалар оиласидир. Реленинг қўйиб юбориши $m =$ э.к.ю. нуқтасида амалга ошади. Ток ошиши билан якорь 4 нуқтасида силжийди лекин узоқка фақат 3 нуқтасида э.и.т. нуқтасида ёпишади.

4-боб. Мантикий элементлар

4.1. Манти́к алгебрасининг асосий тушунчалари

Ҷалқ хўжалигининг ҳамма тармоқларида меҳнат унумдорлиги билан мос равиша автоматаштириш даражасининг ўсиши электр қурилмалари схемаларининг мураккаблашувига олиб келади. Бу схемалардаги асосий қурилма реле ҳисобланади. У қоидага биноан, электр сигналларининг кўпайиши, кучайиши ва блоклаш учун хизмат қилади. Релелар ишининг ишончлиги эса юқори эмас. Реленинг кўзғалувчан элементлари дейилади, тебранишдан винтли биримларнинг механик мустахкамлиги бузилади, контактлар куяди ва хоказо. Шунингдек ташқи омиллар, яъни хароратнинг кўтарилиши, чанг, агрессив муҳит таъсири металл нарсаларнинг оксидланишига, электр уланишнинг бузилишига олиб келади. Бундан ташқари реле жуда ҳажмдор қурилма. У ишлайдиганда шовқин ва тебранишлар тарқатади. Улар катта оғирликка ва инерционликка эга. Замонавий электроникада реле қурилмалари ўрнига уларнинг вазифасини тўла бажара оладиган kontaktсиз элементлар кўлланилади. Релели ва kontaktсиз схемаларда сигналнинг ўтиши маҳсус математик аппарат ёрдамида ёзилади. Бу тўғрида қуйида тушунча берамиз. Манти́к алгебраси фикрлар орасидаги тури манти́кий боғланишларни ўрганади ва фақат иккита қиймат хақиқий “I” ва соҳта “O” билан иш кўради.

Манти́к алгебрасида учта асосий манти́кий функция бор.

1. Манти́кий кўпайтирув, яъни конъюнкция “BA”.
2. Манти́кий кўшув, яъни дизъюнкция “ЁКИ”.
3. Манти́кий инкор “ЙЎҚ”.

Логика алгебраси - бу 0 ва 1 қийматларини қабул қилиб, ўзгарувчан катталиклар ўртасидаги боғлиқлиқни ўрганадиган анализ ва синтез математик аппаратидир. Бу иккита қийматга ҳар ҳил ўзаро қарама-қарши ҳодисалар, шарт ва ҳолатлар кўйилади. Масалан, kontaktнинг уланиши-1, kontaktнинг ажралиши-0: сигнал мавжудлиги-1, сигналнинг йўқлиги-0: ёпиқ занжир-1, очиқ занжир-0. Бу ерда шуни назарда тутиш керакки, 0 ва 1 рақамлари миқдорий нисбатни англатмайди ва сон ҳам эмас, балки улар символ ҳисобланади.

Логик ўзгарувчи деб- фақат иккита 0 ва 1 қийматларини қабул қилувчи катталикка айтилади.

Логик функция деб-аргументлари каби фақат 0 ва 1 қийматларни қабул қилувчи функцияга айтилади.

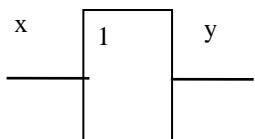
Логик функцияларда киришдаги ва ўзгарувчи қийматларнинг тури хил амаллари термалар дейилади. Киришдаги ўзгарувчилар қийматлари ва логик функциялар қийматлари термаси функцияниң ҳакиқийлик жадвали дейилади. Жадвалдан фойдаланишнинг афзаллиги шундаки, функцияниң математик ёзуви, унинг таркибини ҳамма вакт ҳам якъол кўрсатавермайди. Бу бўлим бўйича қўшимча адабиёт “Ҳисоблаш техникаси” курсида тавсия қилинади. қуйидаги асосий функциялар тўғрисида баён берилган.

4.2. Мантикий элементлар бажарадиган функциялар.

ТАКРОРЛОВЧИ

Такрорлаш функциясининг математик кўриниши $y = k \cdot x$ бўлиб, бу ифода логик элементнинг чиқиши сигнали у кириш сигнали x дан к мarta фарқ қилишини англаади.

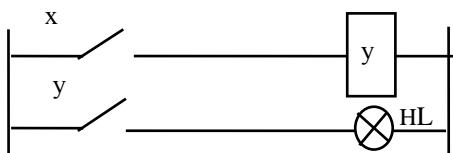
Бунда уларнинг ишоралари бир хил. Бундай элементлар кириш сигналини кучайтирувчи ва бўлувчилар ҳисобланади.



Принципиал схема буйича белгиланиши.

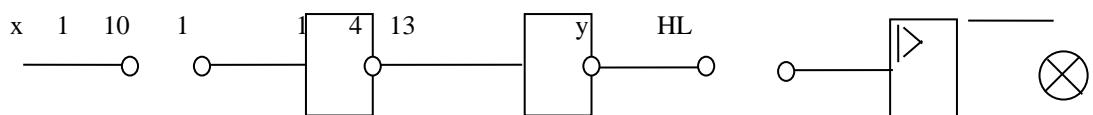
x	y
0	0
1	1

Ҳақиқийлик жадвали.



Реле эквиваленти.

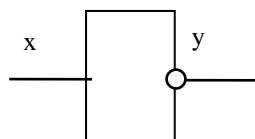
Схемали ечим::.



4.1- расм

“ЭМАС”

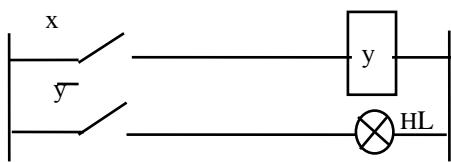
“ ЭМАС ” функцияси логик инкор дейилади ва математик кўриниши қўйдагича: $y = x^{\top}$. Бу ифода элементнинг чиқишидаги у сигнали, киришдаги x сигнали бўлмагандан мавжудлигини ва аксинча бўлишини англаади.



Принципиал схемада белгиланиши.

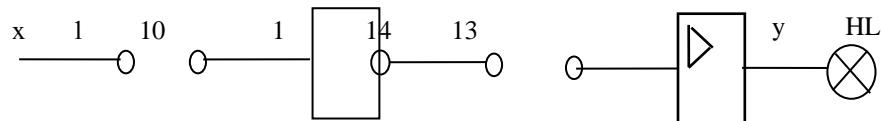
x	y
0	0
1	1

Ҳақиқийлик жадвали



Реле эквиваленти.

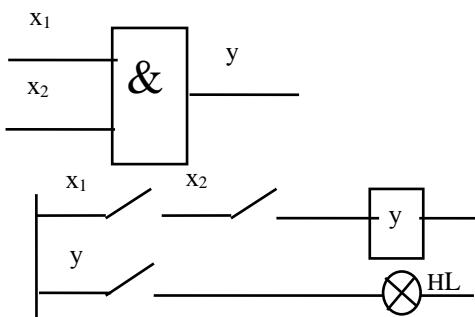
Схемали ечими.



4.2 - расм

“BA”

“BA” функцияси логик кўпайтириш ёки конъюкция дейилади ва математик $y = x_1 * x_2$ кўринишда ифодаланади. Бу функция логик элементнинг киришдаги x_1 ва x_2 сигналлари факат бир вақтда пайдо бўлгандагина, чиқишидаги y сигнални юсил бўлишини англатади.



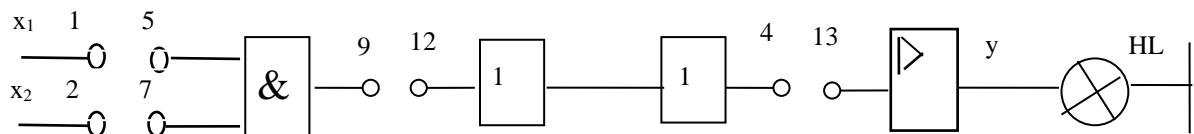
Принципиал схемада белгиланиш

Реле эквиваленти

Хақиқийлик жадвали

X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	0
0	0	0

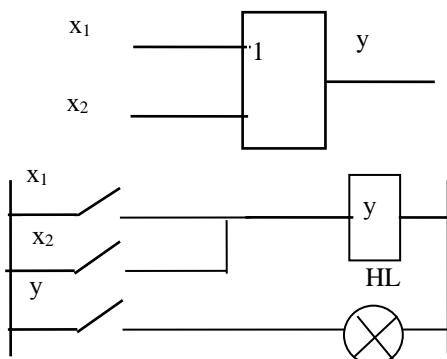
Схемали ечимли:



4.3 - расм

“ЁКИ”

“ЁКИ” функцияси логик күшиш ёки дизъюнкция дейилади ва математик ифодаланиши күйдагачи: $y = x_1 \cup x_2$. Бу ифода логик элементнинг киришда ћеч бўлмаганда x_1 ёки x_2 мавжуд бўлса, чиқищдаги y сигнали пайдо бўлишини англатади.



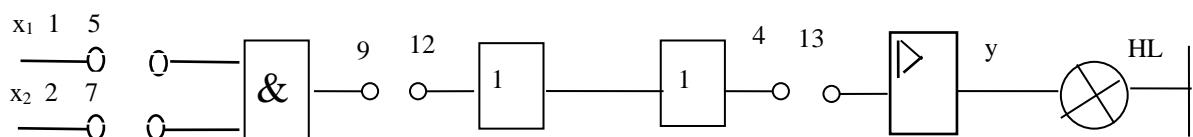
Принципциал схемада белгиланиши

Реле эквиваленти

Хақиқийлик жадвали

X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	0
0	0	0

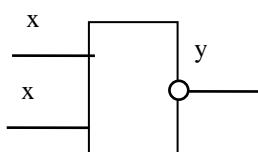
Схемали ечим:



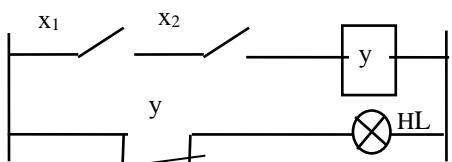
4.4 - pacM

“BA-ЭМАС”

“ВА-ЭМАС” функцияси Шеффер штрихи ёки операцияси дейилади ва математик $y = x_1 * x_2$ кўринишида ифодаланади. У логик элементнинг чиқишдаги у сигнални, киришдаги x_1 ва x_2 сигнални фақат бир вақтда пайдо бўлгандагина ҳосил бўлмаслигини англатади.



Принципиял схемада белгиланиши

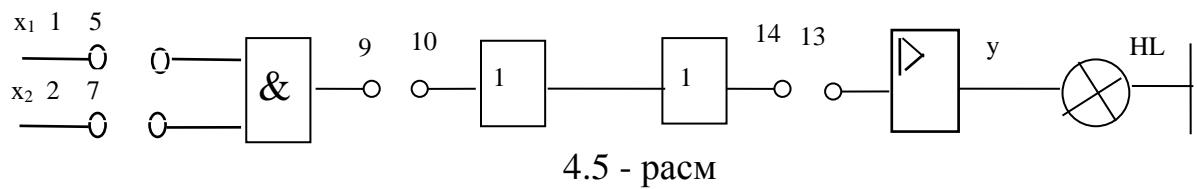


Реле эквиваленти

Хакиийлик жадвали

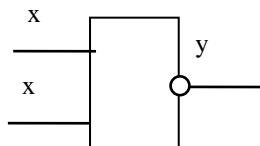
X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	0
0	0	0

Схемали ечими

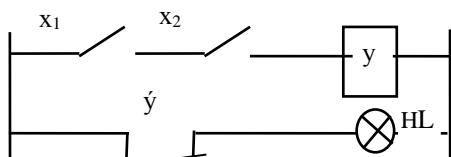


“ЁКИ-ЭМАС”

“ЁКИ-ЭМАС” функцияси Пирс стрелкаси ёки жараёни дейилади ва математик ифодаланиши: $y = x_1 \vee x_2$.



Принципиал схемада белгиланиши.

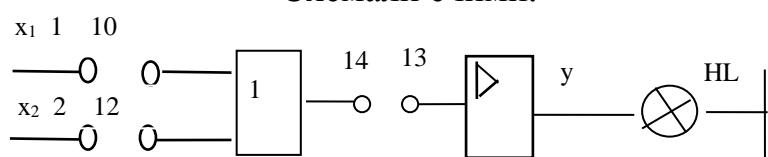


Реле эквиваленти.

Хакиийлик жадвали.

X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	0
0	0	0

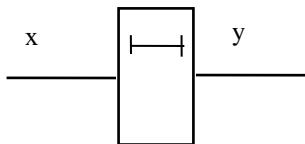
Схемали ечими.



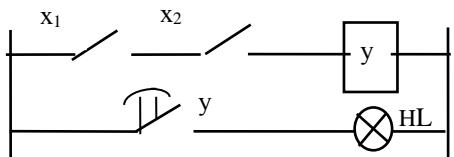
4.6 - расм

“УШЛАБ ТУРИШ”

“УШЛАБ ТУРИШ” функцияси математик $y = (t-r)$ кўринишида ифодаланади. Бу функция логик элементнинг чиқишдаги у сигнали кўринишида x га сигнал берилганда r вақт ўтгандан кейин ҳосил бўлишини англатади.

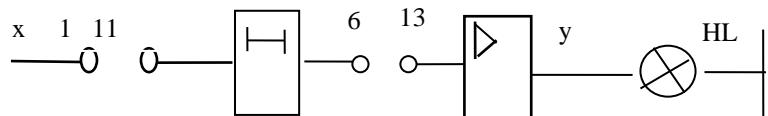


Принципийал схемадаги белгиланиши



Реле эквиваленти

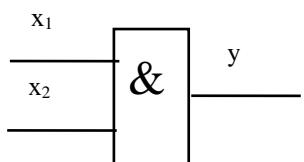
Схемали ечими



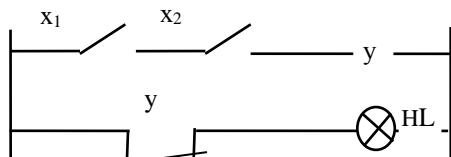
4.7 - расм

“МАН ҚИЛМОҚ”

“МАН ҚИЛМОҚ” функцияси математик $y = x_1 * x_2$ кўринишида ифодаланади ва у логик элементнинг чиқишдаги у сигнали фақат киришдаги x_2 сигналининг мавжудлиги ва ман қилувчи x_1 сигналининг йўқлиги пайтида ҳосил бўлишини англатади.



Принципийал схемада белгиланиши.

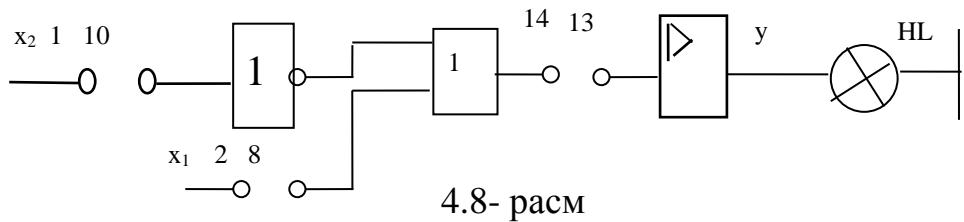


Реле эквиваленти

Хақиқийлик жадвали

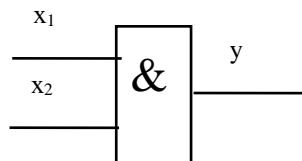
X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	0
	0	0

Схемали ечими

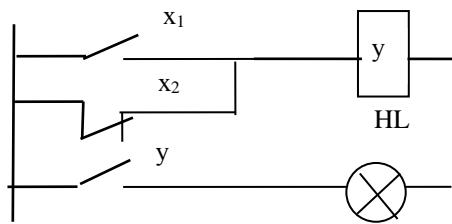


“ИМПЛИКАЦИЯ”

“ИМПЛИКАЦИЯ” функцияси математик $y=x_1 * x_2$ күринишида ифодаланади. У логик элементнинг чиқишидаги у сигналы киришдаги x_2 сигналы йўқ бўлса ёки x_1 сигнални бор бўлса мавжуд эканлигини англатади.



Принципial схемада белгиланиши

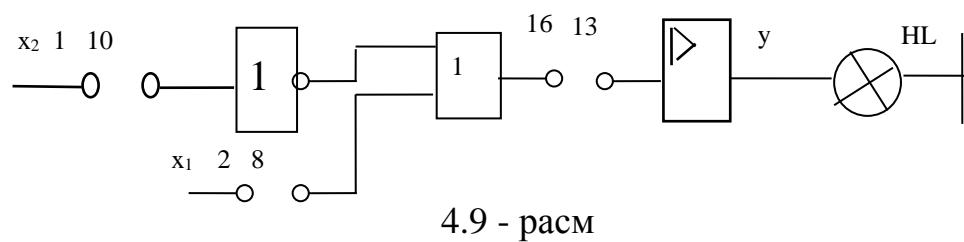


Реле эквиваленти

X ₁	X ₂	Y
1	1	1
0	1	0
1	0	1
0	0	0

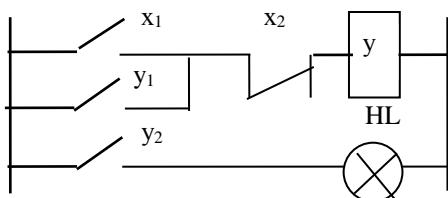
Хақиқийлик жадвали.

Схемали ечими:



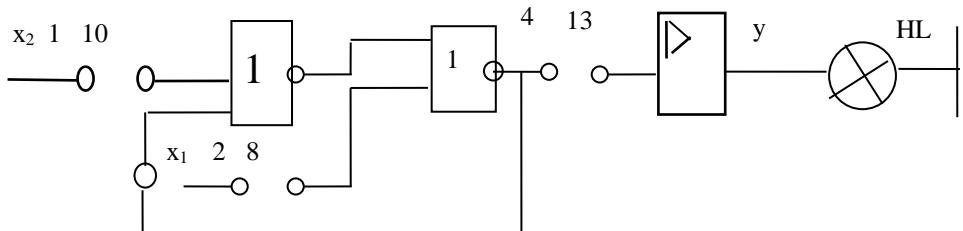
“ХОТИРА”

“ХОТИРА” функцияси математик $y_2 = (x_1 \vee y_1) x_2$ кўринишида ифодаланади. Бу функция қўйидагини англатади: логик элементнинг киришдаги x_1 га сигнал берилса (хотирани улаш), тўғридаги чиқишида сигнал юносил бўлади. Бу юлат киришдаги x_2 га сигнал бергунча (хотирани ўчириш), сақланади ва киришдаги x_1 нинг юлатига боғлиқ эмас.



Реле эквиваленти

Схемали ечими



4.10 - расм.

4.3. Асосий мантийи элементлар

Т серияси 19 та элементдан иборат бўлиб, 4 та гуруҳга бўлинган: 7 та логик элемент, 3 та функционал элемент, 4 та вақт элементи, 5 та кириш кучайтиргичлари.

Умумий техник кўрсаткичлар. 40 минг соатлик хизмат муддати, нуқсонсиз ишлаш эҳтимоллиги $p = 0,9$ ли уланишлар сонига боғлиқ эмас.

Элементлар қўйидаги шартларда нормал ишни таъминлайди:

- истеъмолдаги кучланиш хатолиги номинал қийматдан 10-15% бўлганда;
- ташки муҳит юарорати -40°C дан $+50^{\circ}\text{C}$ гача бўлганда;
- атроф муҳитнинг нисбий намлиги 90% гача ва юарорати 25°C бўлганда;
- 4д гача тезланиш частотаси 5-200 Гц диапазонадаги тебранишлар.

Транзисторли элементлар иши ишончли, созланишга ва тайёрланаётганида, ишлаётганида ростланишга муҳтож эмас, кузатиб туришни талаб қилмайди, атроф муҳитнинг ноъмақул шароитида юам ишлай олади. Кўпчилик элементлар дискретли сигналлардан оладиган иккита даражадаги кучланишларда ишлаш учун хизмат қиласди (шартли “0” билан белгиланган кичик даражада “1” билан белгиланган катта даражада). “0” сигнали ўзгармас токда 1 вольтдан ошмаслиги, “1” сигнали ўзгармас токда 4 вольтдан кам бўлмаслиги зарур. Сигналларнинг қутбийлиги манфий. Т серияли элементлар контактсиз ва

контактли датчиклар билан ишлаши мумкин. Элементларнинг истеъмоллайдиган кучланиши -минус 12 ва 24 вольт. Силжиш кучланиши - плюс 6В. Кириш сигнали “1” -4...12 В, кириш сигналы “0” -0..1 В.

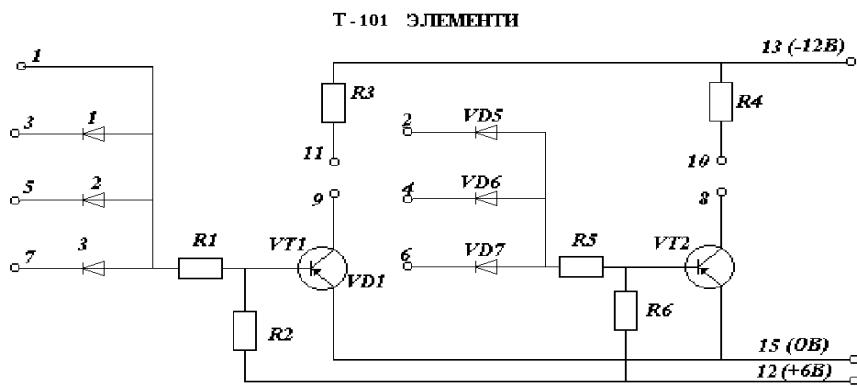
4.3.1. Т-101 манти́кий элементи

Т-101 элементи логиканинг асосий элементи бўлиб, у ёрдамида исталган логик функцияларни бажариш мумкин.

Т-101 элементи ўз ичига иккита боғлиқ бўлмаган “ЁКИ-ЭМАС” схемасини олади. Ўз навбатида уларнинг ҳар бири “ЭМАС” инвенторини ташкил қиласди. Улар эса учта диодли “ЁКИ” киришидан иборат. Бу элемент Пирс операцияси деб номланган $y = x_1 \vee x_2 \vee x_3$ функциясини ҳам бажаради.

Ҳамма киришларда сигнал бўлмаганда, транзистор ёпиқ бўлади ва унинг чиқишида “1” деб қабул қилинган манфий потенциал мавжуд бўлади. Ўч былмаганда бирон бир киришга “1” берилгандан, транзистор очилади ва чиқишда сигнал йўқолади.

Биринчи схеманинг киришлари-1, 2, 5, 7 чизиқлари, кириши эса 9 чизиғи, иккинчи схеманинг киришлари-2, 4, 6 чизиқлари, чиқиши- 8 чизиғи ҳисобланади. Элементнинг иш пайтида бошқа элементларнинг (Т-107 элементидан ташқари) киришига 9 ва 11, 8 ва 10 чизиқларини улаш зарур. Бунда Т-101 элементнинг чиқишига “ЁКИ-ЭМАС” схемасидан уттадан ортигини уламаслик маъқул.



4.11-расм. Т-101 русумли ярим утказгичли мантий элементнинг схемаси.

4.3.2. Т-107 манти́кий элементи

Т-107 элементи “ВА” функцияни бажариш учун хизмат қиласди. Ташқи коммутациясиз Т-107 элементи иккита “ВА”схемасини бажаради: битта 10 чиқиши билан 4 та киришга (2, 4, 6, 8 чиқишлари), иккинчиси 11 даги чиқиши билан 2 та киришга (5, 7 чиқишлари). V5 ва V6 диодлирининг ташқи коммутация ёрдамида 4та кириш билан иккита “ВА” схемаси ёки 6 та кириш билан битта “ВА” схемаси ва 2 та кириш билан “ВА” схемасини бажариш мумкин. 9 ва 13 чизиқлари ўртасига уланган ташқи резистор ёрдамида 4 та

кириш билан битта “ВА” схемасига, 2 та кириш билан иккита “ВА” схемасини бажариш мумкин.

4.3.3. Т-303 манти́кий элементи

Т-303 элементи исталган бир киришга (1, 7, 5) сигнал бергандан сўнг чиқиши сигналини (*r* вақт ушлаб туриш билан) ҳосил бўлишини таъминлайди. Кириш сигнали йўқолиши билан чиқищдаги сигнал ҳам йўқолиб кетади. Схеманинг ишини кўриб чиқамиз. Чекка каскад иккита кириш билан ЁКИ-ЭМАС элементи ролини бажаради: бир кириш диодли, иккинчиси-резисторли.

Резисторли кириш занжири: транзистор коллектори V_1 , R_4 резистори, V_4 транзистор базаси. Диодли киришнинг занжири: транзистор V_3 коллектори, V_8 диоди, V_4 транзистор базаси. Чекка каскал чиқищдаги сигнал иккала киришдаги сигналлар йўқолганида пайдо бўлади, яъни V_1 ва V_3 транзисторлари бир вақтда тўйинади.

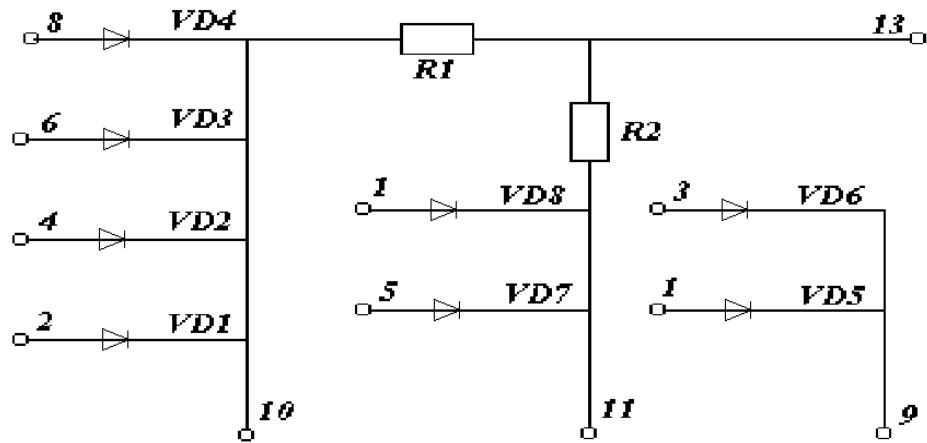
Элементнинг ишга тушириш вақтининг стабиллашувини ошириш учун R_5 ва R_6 резисторлари орқали олдиндан зарядлаб қўйилган C_1 конденсаторни қайтадан зарядлаш принципи қўлланилган. Кириш сигнали бўлмаган тақдирда V_1 транзисторни коллекторидаги кучланиш истеъмолдаги кучланишга яқин бўлади, чунки

$$R_4 \ll R_n = \frac{R_{12} * R_3}{R_{12} + R_3} \quad (4.1)$$

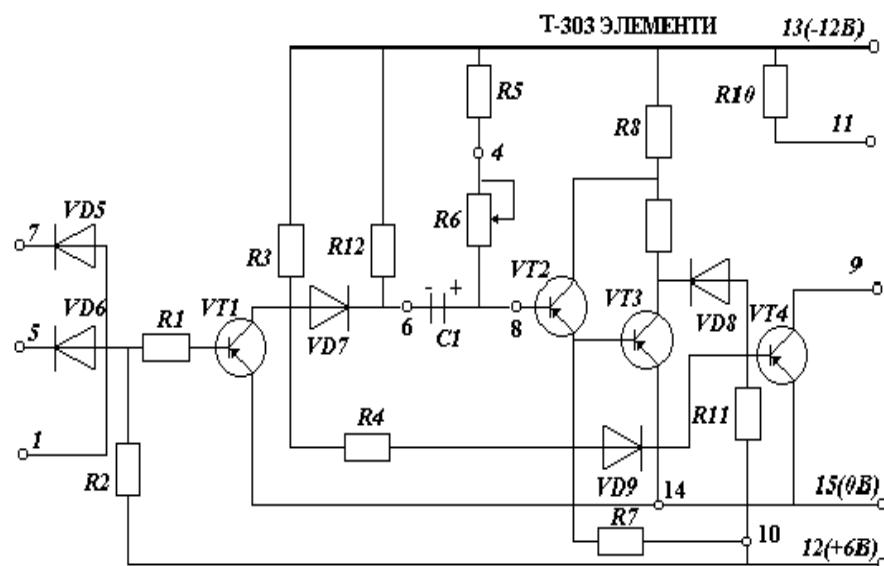
V_2 транзистори базасидаги кучланиш нолга яқин, чунки V_2 транзистори тўйинган бўлиб, эмиттер ўтишида кучланишнинг камайиши паст. Бу ҳолда конденсаторнинг қутбларидағи кучланиш манбадаги кучланишга яқин бўлади (6 чизиқдаги потенциал чизиқ 2 даги потенциалга нисбатан мусбат).

V_2 ва V_3 транзисторлари кучайтириш коэффициентини ошириш мақсадида ташкилий транзистор ролини бажаришади.

Т-107 ЭЛЕМЕНТИ



4.12-расм. Т-107 русумли ярим утказгичли мантий элементнинг схемаси.



4.13-расм. Т-303 русумли ярим утказгичли мантий элементларнинг схемалари.

5-боб. Автоматиканинг функционал элементлари

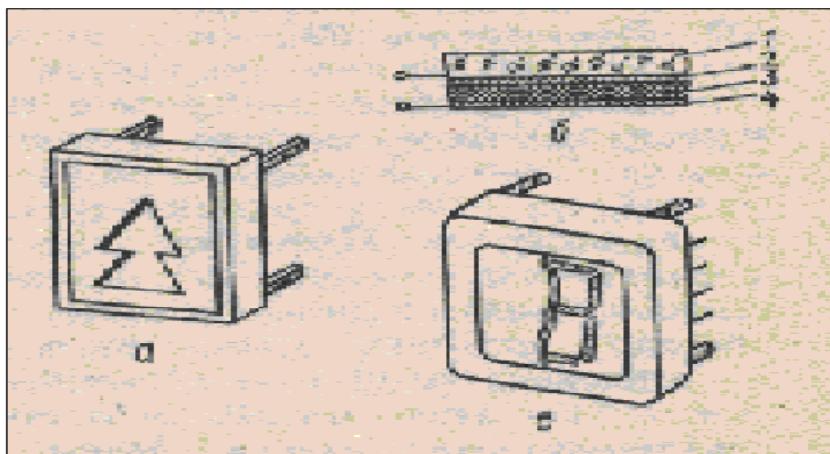
5.1. Ахборотни акс этиш воситалари

Ахборотни қабул қилиб унинг визуал формага айлантириб махсус экранларда акс этувчи воситалар ахборотни акс этиш воситалари дейилади.

Ахборот телевизион тасвир, расм, график, харф ёки рақам кўринишида акс этилиши мумкин.

5.1.1. Проекцион индикаторлар

Проекцион индикаторлар(5.1-расм) линзаларга акс эттилган рақам ва хира ойнадан иборат. Ушбу типдаги индикаторлар ёрдамида һар һил символларга эришиш мумкин. Бундан ташқари тасвир рангли бўлиши мумкин. Оператив бошқариш тизимларида ПТ-2М, ПП-21М, ПП-21МА ҳамда ПП-30М типидаги проекцион индикаторлар кенг қўлланилади.



5.1-расм. Ахборотни акс эттириш воситалари:

а)-проекцион индикаторлар; б)-тузилиши; в)- электролюминисцентли рақамли индикаторнинг ташк кўриниши

5.1.2. Электролюминисцент индикаторлар

Электролюминисцент индикаторлар (8.2-расм) тасвири бўйича хариф-рақамли, мнемоник ҳамда белги индикаторларга ажратилади. Хариф-рақамли электролюминисцент индикаторлар энг кенг қўлланиладиган ахбаротни акс этиш воситалардан биридир. Белги ва рақамлар уларда һар һил конфигурациядаги сегментлардан иборатdir. О дан 9 гача рақамларни акс этиш

учун 7, 8, 9, сегментли электролюминисцент индикаторлар кўлланилади. 19 сегментли электролюминисцент индикаторлар эса ҳамма араб рақамлари ва лотин ҳамда рус алфавит харфларини акс этади.

Электролюминисцент индикаторларнинг иш принципи қаттиқ моддани ўзгарувчан электр майдонда ёруғлик тарқатишга асосланган. Уларнинг конструкцияси қўйидагича: ойнага 1 тиник электр ўтказувчан 2, металик 4 ва электролюминисцент қатламлари қотирилган.

5.1.3. Газоразрядли ахборотни акс этиш воситалари

Газоразрядли ахборотни акс этиш воситалар ҳам жуда кенг тарқалган. Бу лампалар арzon бўлиб кичик инерционликка эга. Бу индикаторларнинг иш принципи қўйидагича: анод тор шаклида бажарилган, катод эса ҳар ҳил кўринишларга эга бўлиши мумкин. Танланган катод ва анодга кучланиш уланса катодни формасини такрорловчи милтилланма разряд ҳосил бўлади

5.1.4. Суюќ кристалли ахборотни акс этиш воситалари

Суюќ кристалли ахбаротни акс этиш воситали ранг индикатори бўлиб хонадаги нормал ёруғлигда ишлайверади. Бу индикаторлар энг паст энергия манбаларидан ишлаб перспектив ҳисобланади. Ушбу индикаторнинг иш принципи суюќ кристалларни ўтаётган нурларни синдиришга ҳамда электрик майдон таъсирида хира бўлишига асосланган.

Конструктив нўктаи назаридан оралиқ масофаси 10-20 мкм иккита ойнани орасига суюќ кристаллар моддаси билан тўлдирилган. Ойналарга эса электр ўтказувчан материал сепилган. Демак ойналар электрод вазифасини бажаришади. Хар бири эса 7 ёки 8 сектордан иборат.

5.2. Топшириш ва таќкослаш элементлари

Бундан олдинги бўлимларда турли типдаги ва ҳар ҳил ишларга мўлжалланган датчиклар кўриб чиқилди. Шунда бу датчиклар ростланувчи миқдорни ўлчаш учун, қайси объектда ишлатилишидан қатъий назар алоҳида олиб кўрилди.

Шуни қайд қилиш керакки, юқорида баён этилган датчиклар ва турли электрик ўзгарткичларнинг ҳиллари жуда кўп, жумладан электролитик, магнитострикцион, электрокинетик, полярографик ва бошқа ўзгарткичлар кўриб чиқилмади. Булар маҳсус адабиётларда ёритилган.

Технологик жараёнларни автоматлаштиришда АРС ларда назорат қилинаётган катталикларни топширилган сатҳда; ёки катталикларни топширилган функция бўйича ўзгартириш ёки кириш сигнали ўзгарилиши билан бошқариш сигналларини ҳосил қилиш учун тизимлардан топшириш ва таќкослаш воситалари кенг кўлланади.

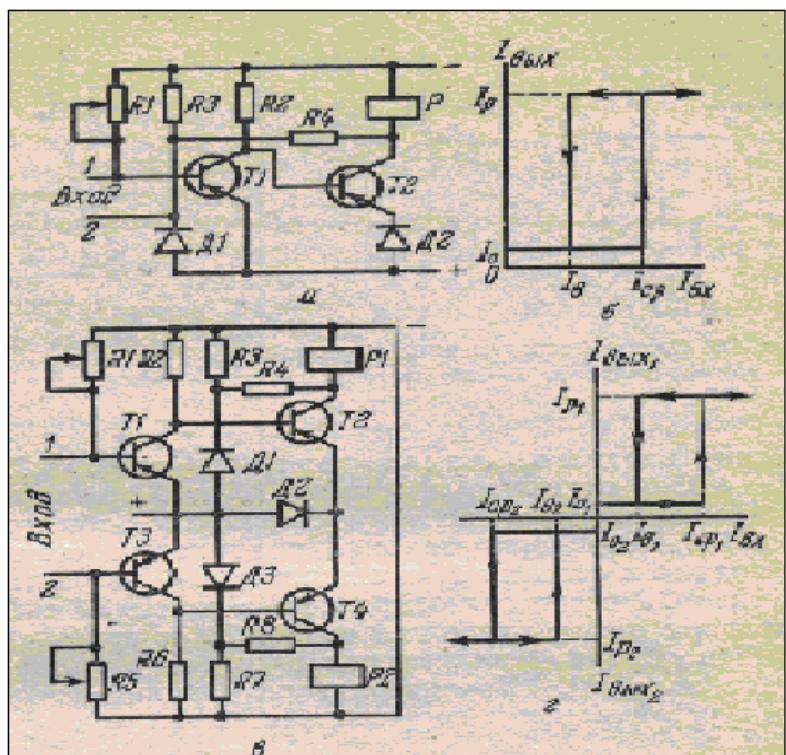
Топшириш воситаси (задатчик) - бошқарилаётган катталиктин топширилгандын белгига ўрнатылыш учун хизмат қилади.

Топширувчи қурилмалар берадиган сигналдердин характеристикасынан асасий синфы: аналоглы ва рақамлы қурилмаларга бўлинади. Аналоглы қурилмалар ўз навбатида, узлуксиз ва дискрет топширувчи қурилмаларга ажралади. Дискретлик вақт бўйича хам, ишлаб чиқиладиган сигналдердин киймати бўйича ҳам бўлиши мумкин. Рақамлы топширувчи қурилмалар дискретли сигналлар ишлаб чиқаради.

Бундан ташқари, топширувчи қурилмалар ишлаб чиқиладиган сигналлар энергиясининг турига қараб ҳам фарқланади. Электрик, пневматик, гидравлик ва механикавий (кучишлар ёки куч тарзида) сигналлар ишлаб чиқарувчи топширувчи қурилмалар ишлатилмоқда.

Ростлагич томонидан реализация қилиниши лозим бўлган программа ёки топширилгандын функционал боғланиши турли олиниши мумкин. Масалан, узлуксиз ишлайдиган топширувчи қурилмаларда кўпинча қулачоқли механизмлар (бикр ва ростланувчи), функционал потенциометрлар, қоғозга ёзилган диаграмма ва ричагли механизмлар ишлатилади. Дискрет ишлайдиган топширувчи қурилмаларда программа элитгич сифатида кўп занжирли алмашлаб улагичлар, перфокарталар, магнитли плёнкалар, кино плёнкалар ва ҳоказолар ишлатилмоқда.

Барча типдаги топширувчи қурилмаларни кўриб чиқиш кийин. Мисол тариқасида қатор электрик программа ташигичларини ва функционал боғланишларни кўриб чиқамиз. 5.2-расмда турли функционал ўзгарткичлар кўрсатилган.



5.2-расм. Нол-индикаторли таққослаш элементининг схемалари ва характеристикалари

Амалда ясси каркасли профилли потенциометрлар ва секциялари бўйича шунтланган потенциометрлар кенг кўламда ишлатилмоқда. Секциялари бўйича шунтланган потенциометрларда юмалоқ каркасларга жойлаштирилган ўрамлардан симларнинг учлари чиқарилади. Каркасларнинг кесими ясси (баландлигининг қалинлигига нисбати жуда катта) ёки юмалоқ бўлиши мумкин. Потенциометрларнинг чўткалари турли бурчакка бурилиши мумкин.

Топширилган боғланиш $r = f(\alpha)$ ни қаршилик г нинг ползунчанинг вазиятини аниқловчи α бурчакка боғлиқлигини таъминлаш учун каркаснинг узунлиги l қўйидаги ифода бўйича ҳисобланади:

$$l = \frac{1}{D} \frac{d}{R} \frac{dr}{d\alpha} \quad (5.1)$$

бу ерда D — потенциометр каркасининг диаметри;

α - ползунчанинг бурилиш бурчаги;

d — ўрам симининг диаметри;

R — ўрам симининг узунлик бирлигидаги қаршилиги;

b — каркаснинг қалинлиги.

Кўпчилик ҳолларда каркаснинг қалинлиги ва симнинг диаметри каркаснинг баландлигига нисбатан кичиклиги ҳисобга олинса, у ҳолда қўйидагича ёзиш мумкин.

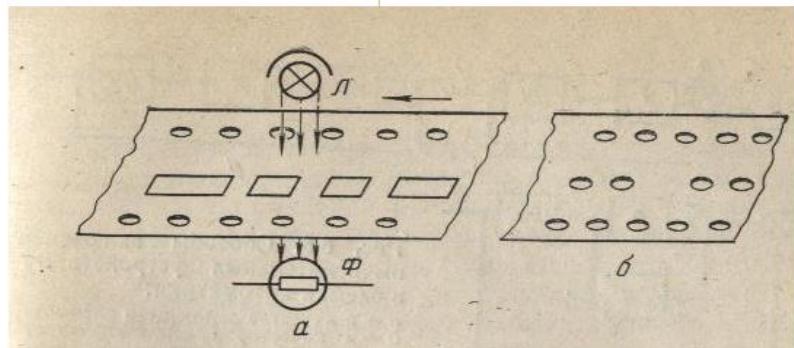
$$l \approx \frac{1}{D} \frac{d}{R} \frac{dr}{d\alpha} \quad (5.2)$$

Профилли реостатларнинг асосий камчиликлари шундаки, каркасга симни ўраш қийин ва потенциометрни алмаштирмасдан туриб, функционал боғланишни ўзгартириб бўлмайди. Шунинг учун кўпинча поранали профилли реостатлар ёки тармоқларининг ўртасига қўшимча резисторлар кавшарланган потенциометрлар ишлатилади. Бундай потенциометрлар фақат нагрузка қаршилиги потенциометрнинг қаршилигидан 100 ва бундан кўп марта ортиқ бўлган схемаларда ишлатилиши мумкин.

Программа ташигич сифатида, айтиб ўтилганидек, перфорацияланган лента (5.3- расм) хам ишлатилиши мумкин. Биринчи ҳолда (5,3 а-расм) асосий перфорация тешигининг узунлиги иш вақтининг давом этишига мос келади, иш вақти эса фотоэлементни ёритиш вақтига боғлиқ; бўйлама қатордаги ёндош тешиклар ўртасидаги масофа иш бажарилмайдиган вақтнинг давом этишига тўғри келади.

Иккинчи у ҳ (5 3, б-расм) лентадаги асосий перфорациянинг барча тешиклари бир ҳил ўлчамда ясалгаи. Бу ҳ улаш ва узиш командалари тешиклар ўртасидаги масофага қараб ва бу тешикларни тегишлича группаларга ажратиб аниқланади.

Лентага исталган командани ёзиш (шифровкалаш), бинобарин, бошқарувчи сигналларни олиш мумкин. Бошқарувчи сигналлар кейинчалық программа ростлаш системасига узатилади.



5.3.-расм. Перфорацияланган лента

Перфорацияланган лентадан ташқари, айрим участкалари электр үтказувчанлиги, тини́клиги ёки қайтарувчанлық ғысусиятлари билан фарқланувчи лента хам ишлатилиши мумкин.

Таққослаш воситаси, автоматик тизимдаги бошқарилаётган катталиктин қийматини топширилган қиймат билан солишириади ва қийматларни фарқи ғосил бўлса у ҳакида бирламчи сигнални АРС га узатади. Функционал ва структура схемаларда топшириш ва таққослаш воситалари бирга кўрсатилади.

Дискрет чиқиши таққослаш воситаларда электрик катталикларнинг таққослашни 2 та принципи қўлланади: абсолют қиймати ва фазалар бўйича. Абсолют қиймати бўйича таққослаш ўзгармас ва ўзгарувчан ток учун амалга оширилади. Иккита электрик катталиклар учун қўлланади.

Аналог ва рақам таққослаш воситаси сифатида автоматикада ғисоблаш қурилмалари ҳам қўлланилади. Мисол сифатида электрик ва электромеханик таққослаш воситалардан қуйидагиларни келтирса бўлади: кўприк схемалар, яrim үтказгич элементлардан, схемалар, электромагнит қурилмалар, сельсин жуфтликлари ва бошқалар.

5.3. Рақам-аналогли ва аналог-рақамли ўзгарткичлар

5.3.1. Рақам-аналогли ўзгартиргичлар

Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришини автоматлаштиришда, охирги вақтда замон талабига жавоб берадиган рақамли ускуналар кенг қўлланилмоқда. Ушбу ускуналарда рақамли һадни аналог сигналлига ёки аксинча аналог сигналини рақамли кодга ўзгартриши вазифасини РАУ ва АРУ лар бажаришади.

Рақам-аналог ўзгарткичлари рақамли код кўринишдаги сигнални унга пропорционал бўлган ток ёки кучланишга айлантиришда хизмат қиласди.

Улар төлеүлчаш тизимларидаги рақам күринишидаги ахбаротни аналог сигналга ўзгартириб ушбу сигнални махсус асбобларга узатади, ёки рақамли ЭХМ лар ва аналог элементлар орасида алоқани амалга оширади.

РАУ ларнинг иш принципи кириш рақам разрядларига пропорционал бўлган аналог сигналларни қўшишча асосланган. РАУ да аналог чиқиши сигнали $U_{\text{чиқ}}$ кириш рақам сигнали билан қўйидагича боғланган

$$U_{\text{чиқ}} = U_{\text{эт}} \cdot C \quad (5.3)$$

бу ерда $U_{\text{эт}}$ — этalon кучланиш

C — маълум миқдорда иккиламчи разрядлардан иборат

$$C = a_1 2^{-1} + a_2 2^{-2} + \dots + a_n 2^{-n} \quad (5.4)$$

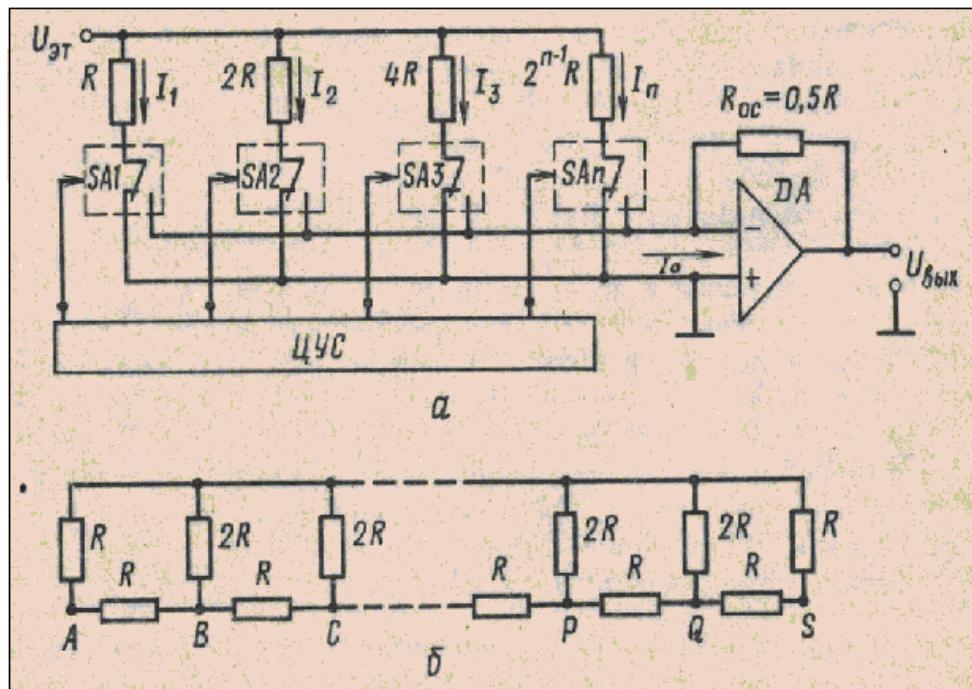
бу ерда a_1, a_2, a_n — 1 ёки 0 қабул қилувчи иккиламчи разрядларни коэффициентлари.

n — иккиламчи разрядларнинг умумий сони.

$a_i=1$ бўлганда C нинг қиймати 1 га яқинлашиб ундан 2^{-n} фарқ қиласди.

РАУ нинг иш принципини кўриб чиқамиз (5.4-расм).

Бу ерда разряд I_1, I_2, \dots, I_n токлари вазн резисторлар ёрдамида текширилади. Схемадан кўриниб турибдики катта разряддан кичик разрядга ўтган сари ток миқдори 2 баробар камаяди, чунки ҳар бир катта разряднинг резистори кейинги кичик разряднинг резисторининг қаршилигига нисбатан 2 баробар катта.



54.-расм. Рақам-аналогли ўзгартиргич

а)-оғирлик резисторлари билан, б)-поғонали ток топшириш занжири.

Рақамли бошқариш схема РБС — һисоблагич ёки регистр бўлиб унинг сигналлари иккиламчи разрядларга мос равища kontaktсиз калитларнинг SA_1 , $SA_2 \dots Sa_n$ холатларини топширади шунда калитларнинг һолати мос разрядларнинг қийматларига боғлиқ.

Калитнинг һар бири вазн резисторини операцион кучайтиргичнинг инвентори кириши ёки ноль шинаси билан боғлаб турибди.

Шундай қилиб кучайтиргичнинг киришига кириш сигналлари $a_i=1$ бўлган разрядларнинг умумий токи узатилади.

$$I_0 = \frac{2U_{\text{эт}}}{R} (a_1 2^{-1} + a_2 2^{-2} + \dots + a_n 2^{-n}) \quad (5.5)$$

Кучайтиргич DA I_0 токини $U_{\text{чиқ}}$ кучланишига айлантириб беради.

$$U_{\text{чиқ}} = -I_0 R_{\text{с}} = U_{\text{эт}} (a_1 2^{-1} + a_2 2^{-2} + \dots + a_n 2^{-n}) \quad (5.6)$$

Бу ерда кўриниб турибдики иккиламчи разрядларни маълум сонида n $U_{\text{чиқ}} 2^n$ дискрет қийматларга, $0 - U_{\text{чиқ max}}$ диапазонига эга бўлиши мумкин.

5.3.2. Аналог-рақам ўзгарткичлари (АРУ)

Автоматик бошқариш, ростлаш ва бошқа тизимларида датчикларнинг ахбароти аналог кўринишида олинади. Ушбу ахбаротни рақамли бошқариш қурилмаларга ёки ЭХМ ларга киритиш учун АРУ лар һизмат қиласди.

Кўпинча АРУ лар кучланиш ёки ток кўринишидаги кириш сигналини паралел ёки кетма-кет кўринишдаги иккала ёки икки-ўнли рақамли кодга ўзгариради.

Узлуксиз ўлчанаётган катталикни унинг маълум вақт Δt ичидаги оний қиймати билан алмаштириш вақт бўйича квантлаш деб аталади. Δt вақт интервали квантлаш қадами деб аталади, ўзгаришиш частотаси эса $f=1/\Delta t$ кватлаш частотаси.

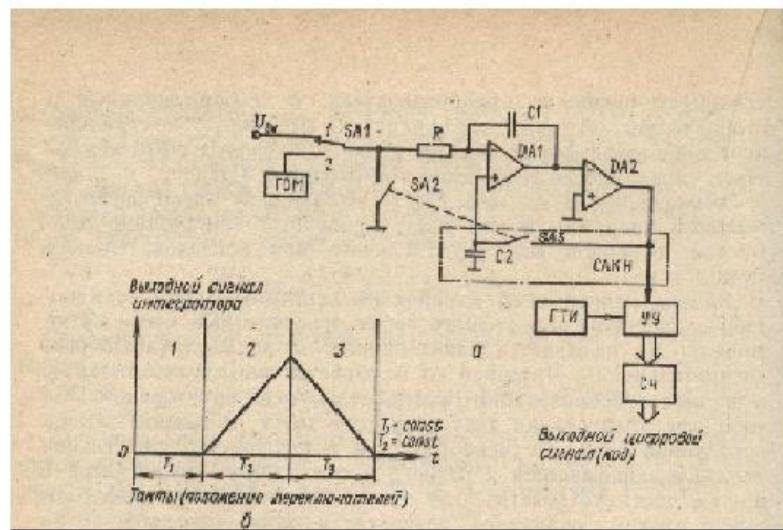
Квантлаш қадами икки қисмга бўлинади. Биринчи қисм даврида аналог сигнални рақам кўринишига ўзгаририлади, иккинчи даврида эса регистрга ёзилиб ундан мосламани бошқа қисмларига узатилади. Бу ерда бу кириш сигнални ҳақидаги қиймат ахбаротга айлантирилади.

Аналог сигналини рақам сигналига ўзгаририши ўзгартгичининг разрядлар максимал сони билан аниқланувчи даражада эришиш мумкин. Бу тамойил сатх бўйича квантлаш аталади.

Кўп тарқалган АРУ лардан бири интеграллаш усулида ишлайдиган ўзгарткич. Ўз навбатда бу усул яна бир неча гурухга ажратса бўлади: бир қиялик, икки қиялик АРУ лар (5.5.-расм).

Бу АРУ чизиқли тавсифнома ва кичик нарғига эга. Унинг иш цикли 3 даврга эга; биринчи — нольнинг коррекцияси иккинчи — кириш сигналнинг интеграллаш ва учинчи — таянч кучланишини интеграллаш. Биринчи даврда силжиш кучланишини ростлаш йўли билан сигналнинг автоматик

коррекцияси амалга оширилади. Шу даврнинг ўзида SA2 калит ёрдамида ўзгартгичнинг кириши масса билан туташади ва ҳайто ҳакидаги ахборот С2 конденсатор ёрдамида хотираға киритилади.



5.5.- расм. Икки қиялик интеграллаш АРУ си.

а-принципial схемаси, б-вақт диаграммаси.

ТКГ-таянч кучланиш генератори НАКС-нульнинг автоматик коррекция схемаси. ТИГ-такт импульслар генератори. БК- бошқариш қурилмаси. ИХ-импульслар ћисоблагичи.

Иккинчи давр мобайнида кириш сигналы интегралланади ва такт импульсларни бир нечаси ћисобланади. Бу даврнинг оћирида DA1 интеграторнинг чиқишида кириш сигналнинг ќийматига пропорционал сигнал ћосил бўлади.

Учинчи даврда DA1 интеграторнинг киришига кириш сигналнинг ўрнига тескари ќутбли таянч кучланиши узатилади. Бунинг натижасида интеграторнинг чиқиши кучланиши камаяди. Шу вақтнинг ўзида такт импульсларининг сони ћисобланади. Кучланишнинг камайиши DA2 компаратор белгилаган кучланишигача давом этади.

Агар Т 2 биринчи интервалнинг давомийлиги Т3 иккинчи интервалнинг давомийлиги чиқиши сигналнинг рақам ќиймати ќуидагича аниқланади:

$$U_{\text{кир}} = T_3/T_2 \cdot U_{\text{т.}} \quad (5.7)$$

Ушбу АРУ ларнинг аниклиги фаќат таянч кучланишнинг стабиллигига боѓлий.

5.4. Автоматик эслаб ќолиш ускуналври

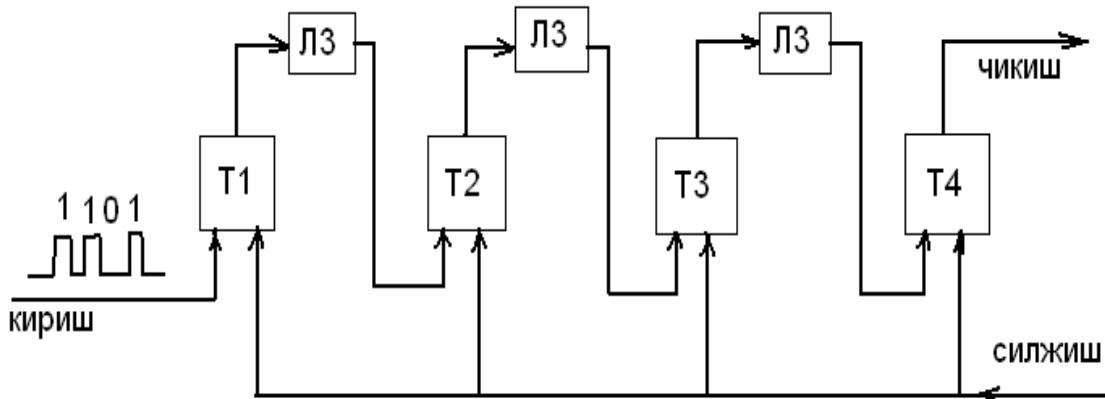
Автоматик эслаб ќолиш ускуналари (АЭУ) сигналини ёзиш, саќлаш ва тарқатиш учун хизмат ќилади. Эслаб ќолиш ускуналарида барча

маълумотлар ҳисоблашнинг иккилиқ системасига ўзгартирилади ва сақланади.

Энг оддий эслаб қолиш ускуналари перфокарталар ва перфоленталар ҳисобланади. Бу ускуналар эслаб қолиш ва ёзиш тезлиги жуда паст, тахминан 100 цифр/сек. Шу сабабли бундай ускуналар ҳозирги кунда қийматларни ҳисобга олиш ва ҳисоблаш натижаларини олиш учунгина хизмат қилади.

Магнитли моторларда маълумотларни ёзиш учун магнитли овоз ёзиш усулидан фойдаланилади. Бу усулда ёзиш сигнали магнит лентасини яқинда жойлашадиган магнитли головкага узатилади. Лентанинг бир қисми магнитланади ва магнитланиш ҳолати сигнал тўхтагандан кейин ҳам сақланиб туради. Импульснинг қутбланиш ҳолатига қараб турлича қутбланган йулакча ҳосил қилинади, яъни «0» ва «1» сонларига мос келади. Магнит лентасининг магнитланган қисмидаги қатори магнит йўлакчасини ҳосил қилади, ҳисоблаш эса магнитли головка орқали амалга оширилади. Бу вақтда чўлғамда э.ю.к ҳосил қилинади, яъни «0» ва «1» сонларига мос келади. Бу усулнинг афзалликлари: катта миқдорда сақлаш қобилиятига эга ва сақлаш муддати чегараланмаган. Каамчиликлари: ҳаракатланувчи қисмларини мавжудлиги, керакли маълумотларни олишда кутиш ҳолати..

Катта маълумотларни олиш, ёзиш ва сақлаш учун триггерлар ишлатилади (триггер-2та электрон лампадан ва 2та транзисторлардан ташкил топган бўлади.). Триггер ёрдамида эслаб қолиш қурилмасининг схемаси 1-расмда келтирилган.



5.6-расм. Триггерли регистр схемаси.

Бу схема (регистр) 4-та триггерлардан ($T_1 \dots T_4$) ва 3та кечикиш линияси (L_3 -линия задержка)дан ва L_3 резисторлар ва канденцаторлар занжиридан тузилган бўлади. Масалан регисторда 13-сонини ёзиш керак. Иккилиқ системасида 1101 шаклида ва ўнлик системасида $(1*2^3+1*2^2+0*2^1+1*2^0)$ кўринишида алмаштирилади. Регистрга сонни киритишдан олдин регистрдан олдинги ёзувлар ўчирилади, ҳар бир триггернинг чиқишида «0» рақами ўрнатилади.

Биринчи разряд узатилганда T_1 триггерни чиқишида «1» рақами пайдо бўлади, регистр бўйича эса «1000». Сўнг киришга «силижиш» импульси келади ва T_1 триггер чиқишида яна «0» пайдо бўлади. «1» ни ёзиш пайтида

T1 чиқишида мусбат импульс һосил бўлади ва бу импульс T2 га таъсир кўрсатмайди. Силжиш импульси таъсирида эса манфий импульс һосил бўлади ва ЛЗ (кечикиш линияси) орқали T2 триггерни киришига таъсир қиласди ва уни чиқишида «1» рақамини ёзади (энди регистрда «0100» ёзилади). Кейинги этапда T1 һолати ўзгармайди ва келаётган силжиш импульси сонни бир разряд ўнгга силжитади, яъни («0010»)³.

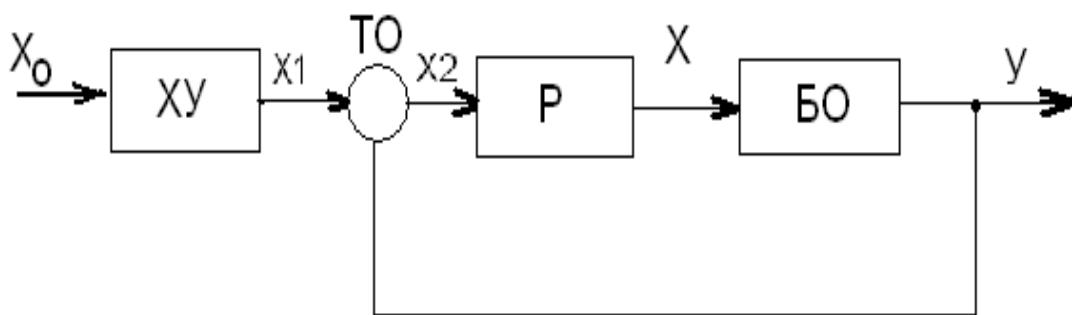
Кейинги учинчи импульс «1» T1 регистрга 1 рақамини ёзади («0010»)³, силжиш импульси эса 1 рақамини T1 ва T3 триггерларидан T2 ва T3 триггерларига ўтказади, яъни («0010»)³. Ниҳоят охирги импульс T1 триггерга ёзилади ва регистрда керакли сон «1101», яъни 13 рақами пайдо бўлади.

5.5. Автоматик хисоблаш ускуналари

Ҳозирги кунда электромеханик ва электрон ҳисоблаш қурилмалари ишлаб чиқариш жараёнларида кенг қўлланилмоқда. Улар асосан 2та синфга бўлинади: аналогли ва рақамли.

Аналогли хисоблаш қурилмаларида математик катталиклар физик аналоглар билан һосил қилинади (кучланиш орқали).

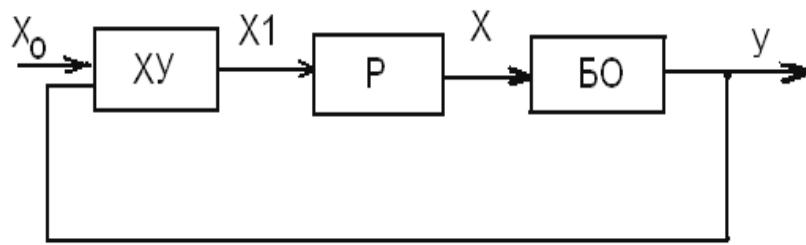
Рақамли ускуналарда математик катталиклар рақамли формада намоён этилади. Рақамли ускуналар тузилиши жихатидан мураккаб ва кам ҳисоблаш хатоликка эга. Автоматикада асосан аналогли ҳисоблаш ускуналари қўлланиллади, яъни кириш ва чиқиш сигналидаги математик боғланишни һосил қиласди. Бу һолатда ҳисоблаш ускуналари (ТҮ) топшириш элементлари (ТО) функциясини бажаради ва у таққослаш органига (ТО) қўшилади. (5.7-расм)



5.7-расм. Топшириш функцияси вазифасини бажарувчи хисоблаш ускунасининг схемаси

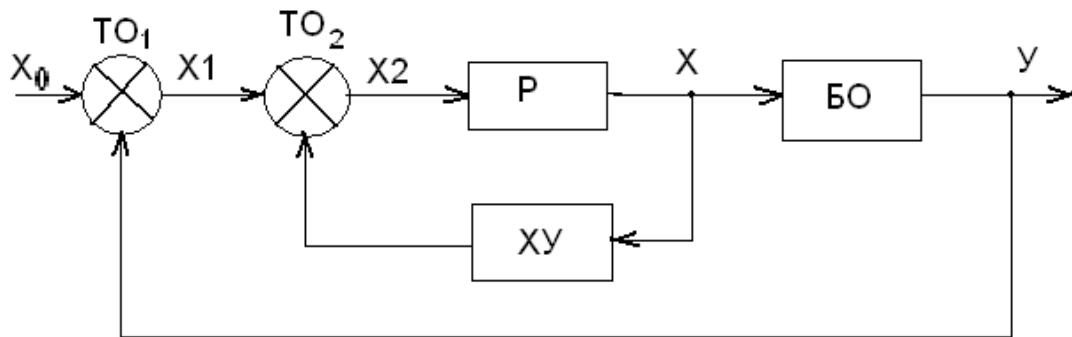
Бу схема асосида программали бошқариш тизимлари ишлайди. Бошқа һолатларда ҳисоблаш қурилмалари (ТҮ) таққослаш органи (ТО) функцияларини бажаради.(5.8-расм).

Бу схемада ТҮ һар доим ҳисоблаш жараёнини бошқариб боради ва ростлагич (Р) бошқариш обьектига (БО) ростлаш таъсирини ўтказади.



5.8-расм. Таккослаш функцияси вазифасини бажарувчи хисоблаш ускунасининг схемаси

Ҳисоблаш ускуналари тескари алокада, яъни кооректировка звеносида хам ишлайди (5.9-расм).

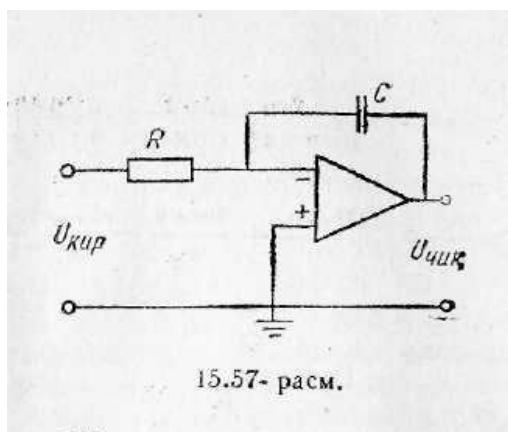


5.9.-расм. Тескари алоқа фуекциясини бажарувчи хисоблаш ускунасининг схемаси.

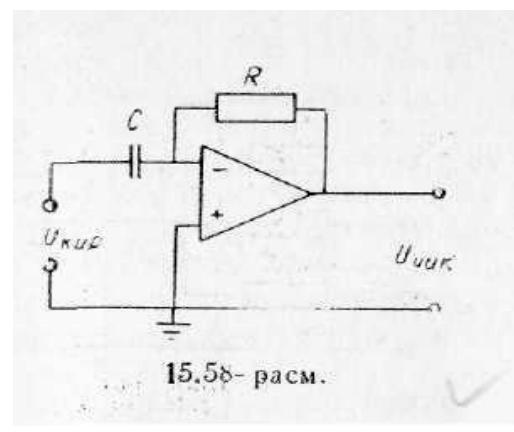
Асосий хисоблаш ускуналари қўйидагилар хисобланади:

- кўшиш ва айриш ускуналари,
- кўпайтириш ва бўлиш ускуналари.

Бу ускуналарда асосий қисм ҳал қилувчи кучайтиргич ҳисобланади. 5.10-расмда ҳал қилувчи кучайтиргичларнинг схемалари келтирилган.



15.57- расм.



15.58- расм.

5.10. –расм. Кириш сигналини интегралловчи (а) ва дифференциалловчи (б) кучайтиргич схемалари

Кучайтириш каскади схемада уч бурчак шаклида белгиланади ва кириш сигнални х резистор R ёки кондензатор С орқали узатилади, манфий тескари алоқа чиқиши сигналдан кириш сигналига R ёки С орқали узатилади. Масалан, кўпайтириш ёки бўлиш режими: (5.10,б-расм)

Кириш сигнални бу ерда кучланиш формасида (V_{kip}) берилади ва ҳисоблаш натижаси ҳам кучланиш формасида олинади. ($V_{chi\acute{k}}$): R_1 ва R_0 резисторлар орқали деярли бир хил ток ўтади: $I_R=I_{R_0}$ чунки қучайтиргичнинг кириш сигнални $I_c=0$.

$$I = \frac{U_{kip} - U_c}{R_1} = \frac{U_c - U_{kip}}{R_0} \quad (5.8)$$

Бу ерда: U_c -кучайтиргичнинг кириш кучланиши:

$$U_c = \frac{U_{kip}}{\kappa}, \text{ к-кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициент:}$$

Умуман U_{kip} . 100 В ошмайди, кучайтириш коэффициенти эса бир неча 10000 дан яъни

$$U_{xbr} = -\frac{R_0}{R_1} * U_{kip} \quad (5.9)$$

$R_0 > R_1$ -купайтири
 $R_0 < R_1$ -булиш

R_0 ва R_1 лар танлаш оркали булиш оркали хам бажарилади.

6-боб. Автоматика кучайтиргичлари

6.1. Автоматика кучайтиргичлари хақида умумий маълумотлар ва уларга қўйиладиган асосий талаблар

Автоматика тизимларининг датчиклари берадиган сигналлар қуввати одатда ростловчи органни бошқариш учун етарли бўлмайди. Датчикларнинг чиқиши қуввати кўпчилик ҳолларда ваттнинг мингдан бир улушларини ташкил этади, вахоланки, ростловчи орган учун зарур бўлган қувват ўнлаб ва юзлаб киловаттни ташкил этиши мумкин. Ростловчи органни бошқариш учун етарли қувватга эга бўлиш ва қувватли датчиклар ишлатмаслик учун автоматика тизимларида кучайтиргичлардан фойдаланилади.

Кучайтиргичлар чиқиши қувватининг қийматига; кучайтиргичга келтириладиган ёрдамчи энергиянинг турига кучайтириш коэффициентига; ишлаш принципига; чиқиши ва кириш миқдорлари ўртасидаги боғланишни кўрсатувчи характеристиканинг шаклига кўра бир-биридан фарқ қиласди. Автоматика тизимларида ишлатиладиган хозирги кучайтиргичларнинг чиқиши қуввати ваттнинг бир неча улусидан ўнлаб ва ундан ортиқ киловаттгача боради.

Кучайтиргичларга келтириладигап ёрдамчи энергиянинг турига қараб электрик, электромеханикавий, магнитли, электрон, гидравлик, пневматик ва комбинациялашган кучайтиргичлар бўлади. Қишлоқ хўжалик объектларининг автоматикасида электрик, электро-механикавий, магнитли, электрон ва гидравлик кучайтиргичлар кенг кўламда ишлатилмоқда. Кучайтириш коэффициентига қараб сигнални минг, юз минг ва ундан ортиқ марта кучайтирувчи кучайтиргичлар бўлади. Электрик кучайтиргичлар қувватни, кучланишни ёки ток кучини кучайтириши мумкин. Тавсифноманинг шакли жихатдан чизиқли ва ночизиқли тавсифномали кучайтиргичлар бўлади. Чизиқли кучайтиргичларда чиқиши миқдори ростлашнинг барча интервалларида кириш миқдорига тўғри пропорционал бўлади. Ночизиқли кучайтиргичларда кириш билан чиқиши ўртасида пропорционаллик бўлмайди. Ночизиқли тавсифномаларнинг шакли турлича бўлади. Автоматика тизимларининг кучайтиргичларига қуидаги талаблар қўйилади.

- 1.Чиқиши қуввати ростловчи органни бошқариш учун етарли бўлиши.
- 2.Характеристикаси мумкин қадар тўғри чизиқка яқин келиши.
- 3.Носезирлиги йўл қўйиладигандан ортиқ бўлмаслиги.
- 4.Сигнални узатишда кечикиш харакати минимал бўлиши ва йўл қўйиладиган чегарадан чиқмаслиги.

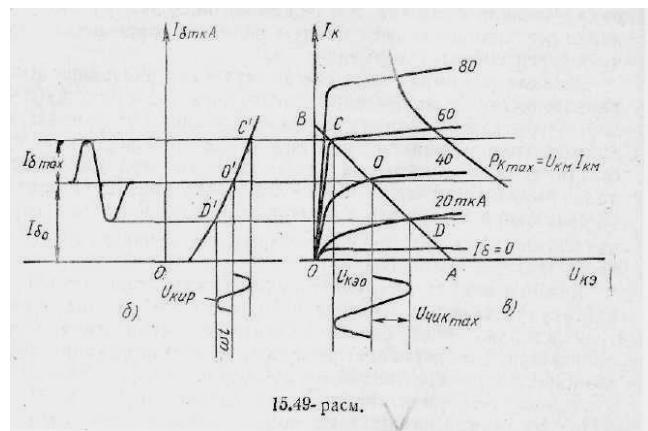
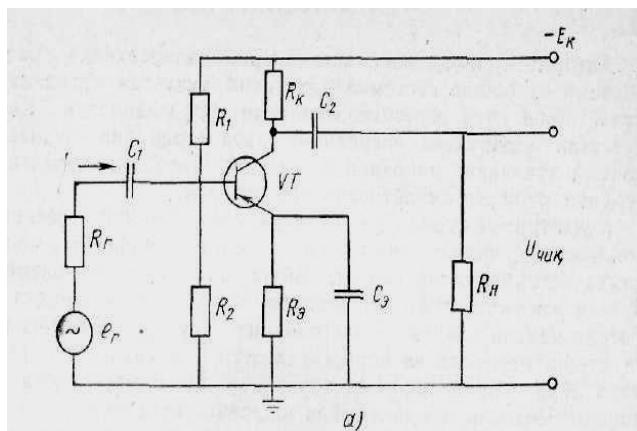
Кучайтиргич қурилмаси кучайтирувчи элемент, резистор, конденсатор, чиқиши занжиридаги доимий кучланиш манбаи ҳамда истеъмолчидан иборат. Битта кучайтирувчи элементи бўлган занжир каскал деб аталади. Кучайтирувчи элемент сифатида қандай элемент ишлатишига қараб кучайтиргичлар электрон, магнитли ва бошқа ҳилларга бўлинади. Иш режимига кўра улар чизиқли ва ночизиқли кучайтиргичларга бўлинади. Чизиқли иш режимида ишловчи кучайтиргичлар кириш сигналининг унинг шаклини ўзгартирмасдан

кучайтириб беради. Чизи́кли бўлмаган иш режимида ишловчи кучайтиргичларда эса кириш сигнални маълум қийматга эришганидан сўнг чи́кишдаги сигнал ўзгармайди.

Чизи́кли режимда ишлайдиган кучайтиргичларнинг асосий характеристикиси амплитуда частота характеристикиси (АЧХ) дир. Ушбу характеристика кучланиш бўйича кучайтириш коэффициентининг модули частотага қандай боғли́клигини кўрсатади. АЧХ сига кўра чизи́кли кучайтиргичлар товуш частоталар кучайтиргичи (ТЧК), қўйи частоталар кучайтиргичи (КЧК), ю́кори частоталар кучайтиргичи (ЮЧК), секин ўзгарувчан сигнал кучайтиргичи ёки ўзгармас ток кучайтиргичи (УТК) ва бошқаларга бўлинади.

Ҳозирги ваќтда энг кенг тарқалган кучайтиргичлар кучайтирувчи элемент сифатида икки қутбли ёки бир қутбли транзисторлар ишлатилади. Кучайтириш қуидагича амалга оширилади. Бошқариладиган элемент (транзистор) нинг кириш занжирига кириш сигналининг кучланиши ($U_{\text{кир}}$) берилади. Бу кучланиш таъсирида кириш занжирида кириш токи ҳосил бўлади. Бу кичик кириш токи чи́киш занжиридаги токда ўзгарувчан ташкил этувчини ҳамда бошқариладиган элементнинг чи́киш занжиридаги кириш занжиридаги кучланишдан анча катта бўлган ўзгарувчан кучланишни ҳосил қиласди. Бошқариладиган элементнинг кириш занжиридаги токнинг чи́киш занжиридаги токка таъсири қанча катта бўлса, кучайтириш хусусияти шунча кучлироқ бўлади. Бундан ташқари чи́киш токининг чи́киш кучланишига таъсири қанча катта бўлса, (яъни R_i катта), кучайтириш шунча кучлироқ бўлади.

6.1 - расмда умумий эммитерли (УЭ) кучайтириш каскадининг схемаси ҳамда кириш ва чи́киш характеристикалари кўрсатилган. Кучайтириш каскадлари УЭ, УБ, УК схемалар бўйича йиғилади. Умумий коллекторнинг (УК) схема ток ва қувват бўйича кучайтириш имкониятига эга.



6.1- расмда. Умумий эммитерли (УЭ) кучайтириш каскадининг схемаси ҳамда кириш ва чи́киш характеристикалари кўрсатилган

Чи́кишдаги кучланишнинг қиймати катта бўлиши талаб этилганда, мазкур каскаддан фойдаланилади. Кўпинча, умумий эммитерли (УЭ) схема бўйича йиғилган каскадлар ишлатилади (6.1. - расм, а). Бунда каскад токни хам

кучланишни хам кучайтириш имкониятига эга. Кучайтириш каскадининг асосий занжири транзистор (VT), қаршилик R_k ва манба E_k дан иборат. Колган элементлар ёрдамчи сифатида ишлатилади. C_1 конденсатор кириш сигналининг ўзгармас ташкил этувчиси ўтказмайди ва баъзан тинч ҳолатидаги U_{bd} кучланишнинг R_r қаршиликка боғлиқ эмаслигини таъминлайди. Конденсатор C_2 истеъмолчи занжирига чиқиш кучланишининг доимий ташкил этувчисига ўтказмай ўзгаручан ташкил этувчисинигина ўтказиш учун хизмат қиласди. R_1 ва R_2 резисторлар кучланиш бўлгич вазифасини ўтаб каскаднинг бошлангич ҳолатини таъминлаб беради.

Коллектор дастлабки токи (I_{kd}) базанинг дастлабки токи I_{bd} билан аниқланади. Резистор R_1 ток I_{bd} нинг утиш занжирини ҳосил қиласди ва R_2 билан биргаликда манба кучланишининг мусбат қутби билан база орасидаги кучланиш U_{bd} ни юзага келтиради.

Резистор R_s манфий тескари боғланиш элементи бўлиб, дастлабки режимнинг температура ўзгаришига боғлиқ бўлмаслигини таъминлайди. Каскаднинг кучайтириш коэффициенти камайиб кетмаслиги учун қаршилик R_s резисторга параллел қилиб конденсатор C_s уланади. Конденсатор C_s резистор R_s ни ўзгарувчан ток бўйича шунтлайди.

Синусоидал ўзгарувчан кучланиш ($U_{kip}=U_{kip\ max}\sin\omega t$) конденсатор C орқали база-эммитер соҳасига берилади. Бу кучланиш таъсирида, бошлангич база токи I_{bd} атрофида ўзгарувчан база токи хосил бўлади. I_{bd} нинг қиймати ўзгармас манба кучланиши E_k ва қаршилик R_1 га боғлиқ бўлиб, бир неча микроамперни ташкил қиласди. Берилаётган сигналнинг ўзгариш қонунига бўйсунадиган база токи истеъмолчи (R_i) дан ўтаёган коллектор токининг хам шу конун бўйича ўзгаришига олиб келади. Коллектор токи бир неча миллиамперга teng. Коллектор токининг ўзгарувчан ташкил этувчиси истеъмолчида амплитуда жиҳатидан кучайтирилган кучланиш пасаюви $U_{(чик.)}$ ни ҳосил қиласди. Кириш кучланиши бир неча милливолтни ташкил этса, чиқишдаги кучланиш бир неча волтга tengdir.

Каскаднинг ишини график усулда таълил қилиш мумкин. Транзисторнинг чиқиш характеристикасида АВ-нагрузка чизигини ўтказамиз (15.49 расм б). Бу чизик $U_{kэ}=E_k$, $I_k=0$ ва $U_{kэ}=0$, $I_k=E_i/R_h$ координатали А ва В нукталардан ўтади. АВ чизик $I_{k\ max}$, $U_{k\ max}$ ва $P_k=U_{k\ max}*I_{k\ max}$ билан чегараланган соҳанинг чап томонида жойлашиши керак. АВ чизик чиқиш характеристикасини кесиб ўтадиган қисмда иш участкасини танлайди. Иш участкасида сигнал энг кам бўзилишлар билан кучайтирилиши керак. Нагрузка чизигининг С ва D нукталар билан чегараланган қисми бу шартга жавоб беради. Иш нуктаси О, шу участканинг ўртасида жойлашади. ДО кесманинг абсциссалар ўқидаги проекцияси коллектор кучланиши ўзгарувчан ташкил этувчисини амплитудасини билдиради. СО кесманинг ординаталар ўқидаги проекцияси коллектор токининг амплитудасини билдиради. Бошлангич коллектор токи (I_{ko}) ва кучланиши ($U_{kэo}$) О нуктанинг проекциялари билан аниқланади. Шунингдек, О нукта бошлангич ток I_{bo} ва кириш характеристикасида О иш нуктасини аниқлаб беради. Чиқиш характеристикасидаги С ва D нукталарида кириш характеристикасидаги С' ва D' нукталари мос келади. Бу нукталар кириш

сигналининг бузилмасдан кучайтириладиган чегарасини ани́клаб беради. Каскаднинг чи́киш кучланиши

$$U_{\text{чик}}=I_k * R_i \quad (6.1)$$

Каскаднинг кириш кучланиши

$$U_{\text{кир}}=I_0 * R_{\text{кир}}; \quad (6.2)$$

Бу ерда $R_{\text{кир}}$ – транзисторнинг кириш қаршилиги.

Ток $i_k > I_b$ ва қаршилик $R_H > R_{\text{кир}}$ бўлгани учун схеманинг чи́кишдаги кучланиш кириш кучланишидан анча каттадир. Кучайтиргичнинг кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти K_i қуидагicha ани́кланди:

$$K_i=U_{\text{чик max}}/U_{\text{кир max}} \quad (6.3)$$

ёки гармоник сигналлар учун

$$K_i=U_{\text{чик}}/U_{\text{кир}} \quad (6.4)$$

Каскаднинг ток бўйича кучайтириш коэффициенти

$$K_i=I_{\text{чик}}/I_{\text{кир}} \quad (6.5)$$

Бу ерда: $I_{\text{чик}}$ – каскаднинг чи́киш томонидаги токнинг қиймати; $I_{\text{кир}}$ – каскаднинг кириш томонидаги токининг қиймати. Кучайтиргичнинг қуваат бўйича кучайтириш коэффициенти:

$$K_p=P_{\text{чик}}/P_{\text{кир}}, \quad (6.6)$$

Бу ерда $P_{\text{чик}}$ – истеъмолчига бериладиган қувват; $P_{\text{кир}}$ – кучайтиргичнинг кириш томонидги қувват.

Кучайтириш техникасида бу коэффициентлар логарифмик қиймат – децибеллда ўлчанади.

$$K_i(\text{дБ})=20 \lg K_i \text{ ёки } K_i=10 K_i(\text{дБ})/2;$$

$$K_i(\text{дБ})=20 \lg K_i \text{ ёки } K_i=10 K_i(\text{дБ})/2;$$

$$K_p(\text{дБ})=10 \lg K_p \text{ ёки } K_p=10 K_p(\text{дБ})$$

Одамнинг эшитиш сезгирилиги сигнални 1дБ га ўзгаришини ажратса олгани учун ҳам шу ўлчов бирлиги киритилган. Ҳар бир кучайтиргич кучайтириш коэффициентларидан ташќари қуидаги параметрларга ҳам эгадир.

Кучайтиргичнинг чи́киш кўввати (истеъмолчига сигнални бузмасдан бериладиган энг катта қувват):

$$P_{\text{чик max}}^2/R_H \quad (6.7)$$

Кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициенти

$$\eta=P_{\text{чик}}/P_{\text{ум}}, \quad (6.8)$$

бу ерда $P_{\text{ум}}$ – кучайтиргичнинг ҳамма манбалардан истеъмол қиладиган қуввати. Кучайтиргичнинг динамик диапазони кириш кучланишининг энг кичик ва энг катта қийматларининг нисбатига тенг булиб, дБ да улчанади:

$$D=20 \lg U_{\text{кир max}}/U_{\text{кир min}} \quad (6.9)$$

Частотавий бузилишлар коэффициенти $M(f)$ ўрта частоталардаги кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти K_{i0} нинг ихтиёрий частотадаги кучланиш бўйича кучайтириш коэффициентига нисбатидир:

$$M(f)=K_{i0}/K_{uf} \quad (6.10)$$

Чизиқкли бўлмаган бузилишлар коэффициенти γ ю́кори частоталар гармоникаси ўрта квадратик йигиндисининг чи́киш кучланишининг биринчи гармоникасига нисбатидир:

$$\gamma = \frac{\sqrt{U_{m_2\text{чик}}^2 + U_{m_3\text{чик}}^2 + \dots + U_{m_n\text{чик}}^2}}{U_{m_1\text{чик}}} \quad (6.11)$$

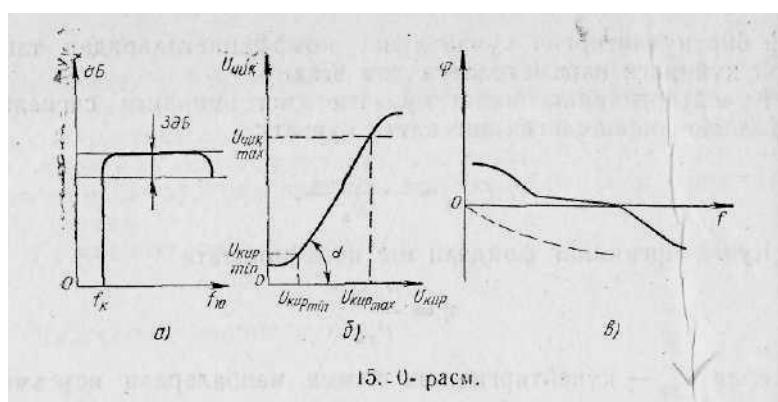
Сифатли кучайтиргичлар учун $\gamma \leq 4\%$, телефон алокаси учун $\gamma \leq 15\%$.

Кучайтиргичнинг шовќин даражаси шовќин кучланишининг кириш кучланишига нисбатини кўрсатади. Булардан ташкари, кучайтиргичлар амплитуда, частота ва амплитуда-частота характеристикалари билан ҳам баҳоланади.

Амплитуда характеристикаси чи́киш кучланишининг кириш кучланишига қандай боғланганлигини курсатади ($U_{\text{чик}}=f\times(U_{\text{кир}})$). 4.33 расмда кучайтиргичнинг амплитуда, амплитуда-частота ва фаза частота характеристикалари кўрсатилган. Бу характеристикалар ўрта частоталарда олинади. Ха́ки́й кучайтиргичнинг амплитуда характеристикаси идеал кучайтиргичнидан шовќин мавжудлиги (А ну́ктанинг чап қисмидаги участка) ва чи́киш кучланишининг чизи́кли эмаслиги (В ну́ктанинг унг қисмидаги участка) билан фарќ килади (4.33-расм, а).

Кучайтиргичнинг частота характеристикаси кучайтириш коэффициентининг частотага боғли́клигини кўрсатувчи эгри чизи́кдир. Мазкур характеристика логарифмик масштабда қурилади (4.33-расм, б).

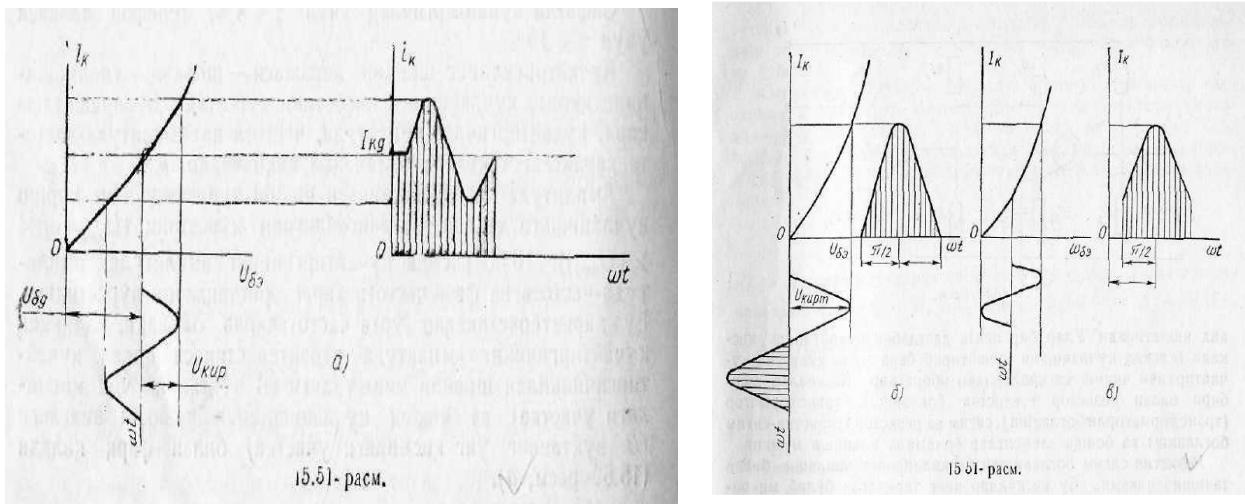
Кучайтиргичнинг фаза-частота характеристикаси кириш ва чи́киш кучланишлари орасидаги силжиш бурчаги φ нинг частотага қандай боғланганлигини кўрсатади (4.33-расм, в). Бу характеристика кучайтиргич томонидан киритилган фазавий бузилишларни баҳолайди.



6.2 – расм. Кучайтиргичнинг фаза-частота характеристикаси

Иш ну́ктасининг кириш характеристикасида қандай жойлашишига қараб кучайтиргичлар А, В, ва АВ режимларда ишлаши мумкин. 4.34-расмда кучайтиргичнинг иш режимларига оид графиклар кўрсатилган. А режимда, асосан, бошлангич кучайтириш каскадлари ишлайди. Бу режимда ишлайдиган каскаднинг базага берилган силжиш кучланиши ($U_{бэо}$) иш ну́ктасининг

динамик ўтиш характеристикаси чизиқли қисмининг ўртасида жойлашишини таъминлаб беради.



6.3. Кучайтиргичнинг иш режимларига оид графиклар

Бундан ташқари, кириш сигналининг амплитудаси силжиш қучланишидан кичик ($U_{\text{кир}} < U_{\text{бэо}}$) бўлиши ва бошлангич коллектор токи $I_{\text{ко}}$ чиқиш токи ўзгарувчан ташкил этувчисининг амплитудасидан катта ёки тенглиги ($I_{\text{ко}} \geq I_{\text{кт}}$) шартига амал килинади. Натижада каскаднинг киришига синусоидал қучланиш берилганда чиқиш занжиридаги ток ҳам синусоидал қоида бўйича ўзгаради. А режимда сигналнинг чизиқли бўлмаган бузилишлари энг кам бўлади. Аммо кучайтиргич каскадининг мазкур режимдаги фойдали иш коэффициенти 20-30% дан ошмайди.

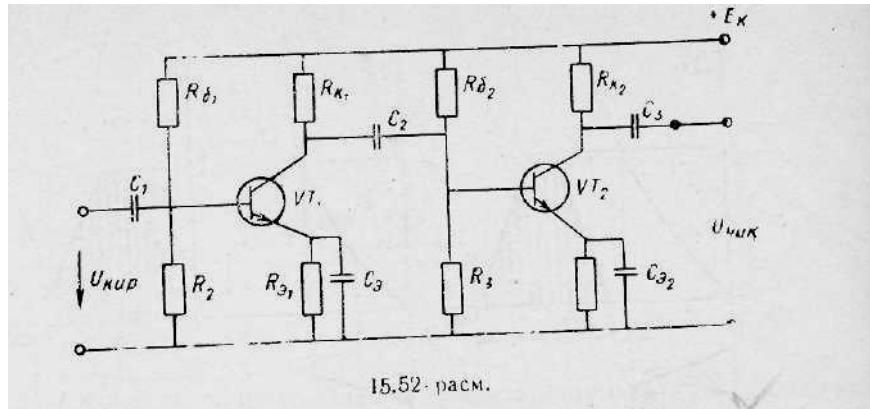
В режимда иш нуқтаси шундай танланганки, бунда *осойишталик токи* нолга тенг бўлади ($I_{\text{ко}}=0$). Кириш занжирига сигнал берилганда чиқиш занжиридан сигнал ўзариш даврининг факат ярмидагина ток ўтади. Чиқиш токи импулслар шаклида булиб, ажратиш бурчаги $\theta = \frac{\pi}{2}$ булади. В режимда чизиқли бўлмаган бузилишлар кўп бўлади. Лекин бу режимда каскаднинг ФИК 60-70% ни ташкил қиласди. Мазкур режимда, асосан икки тақтли қувватли каскадлар ишлайди.

АВ режими А ва В режимлар оралиғидаги режим бўлиб, чиқишида катта қувват олиш, шунингдек чизиқли бўлмаган бузилишларни камайтириш мақсадида қўлланилади.

Кучайтиргичлар $U=10^{-7}$ В қучланиш ва $I=10^{-14}$ А токларни камайтира олади. Бундай сигналларни кучайтириб бериш учун битта каскад етарли бўлмагани учун бир нечта каскад ишлатилади. Улар бир нечта дастлабки кучайтириш каскади (каскад қучланиши кучайтириб беради) ва қувватни кучайтирувчи чиқиш каскадларидан иборатдир. Каскадлар бир бири билан резистив

боғланиш), трансформатор (трансформаторли боғланиш), сиғим ва резистор (резистиф-сиғим боғланиш) ва бошқа элементлари ёрдамида уланиши мумкин.

Резистив сиғим боғланишли каскадларнинг ишлаши билан танишиб чиқамиз. Бу каскадлар кенг тарқалган бўлиб, микросхема шаклида ҳам ишлаб чиқарилади (4.35-расм).



6.4. Резистив сиғим боғланишли каскадларнинг графиклари.

Кучайтиргич иккита умумий эмиттерли (УЭ) кучайтириш каскадидан иборат. Бу каскадлар С конденсатор орқали ўзаро боғланган. Мазкур конденсатор транзистор VT_1 нинг коллектор занжирига, транзистор VT_2 нинг база занжирига уланган. У биринчи транзистордан чиқаётган сигналнинг ўзгармас ташкил этувчисини иккинчи транзисторга ўтказмайди. Транзисторларнинг иш нуқталарини R_{B_1} ва R_{B_2} қаршиликлар таъминлаб беради. Иш нуқталарининг стабиллигини резистор ва конденсаторлар (R_{δ_1} , C_{δ_1} ва R_{δ_2} , C_{δ_2}) таъминлаб беради.

Бир нечта каскадли кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти хар бир каскад кучайтириш коэффициентларининг кўпайтмасига тенг:

$$K = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdots K_n. \quad (6.12)$$

Керакли кучайтириш коэффициентига кўра ва хар бир УЭ ли каскад кучланиш бўйича 10-20 марта, кувват бўйича эса 100-400 марта кучайтириб беришини ҳисобга олиб, каскадлар сони аниқлангандан кейин хар бир каскад алоҳида ҳисобланади. Дастлабки кучайтириш каскадлари А режимида ишлайди. Каскадни ҳисоблаш қўйидаги тартибда бажарилади. Манба кучланиши E_K ва истеъмолчининг қаршилигига қараб

$$U_{\text{вх},ж} \geq (1,1 \div 1,3) E_K \quad I_{xж} > 2I_{u\max} = 2 \frac{U_{\text{чикмак}}}{R_u} e$$

бу ерда: ж.к.э.ж –коллектор-эммитер ўтишдаги кучланишнинг қийматидир; $I_{xж}$ -коллектор занжиридаги токнинг қиймати.

Юқоридаги шартларни қаноатлантирадиган транзистор танланади. Унинг чиқиши характеристикасида иш нуктаси аниқланади. Шу дасталбки иш нуқтасини таъминлаб берувчи база токи I_{b0} ўтиш характеристикасидан

аникланади ва R_b қаршиликка боғлик бўлади. Бу қаршилк қўйидаги ифодадан аникланади:

$$R_{\delta_1} = \frac{U_{\kappa\omega} - (I_{\kappa\omega} + I_B)R_\vartheta}{I_{\delta\omega}} \quad (6.13)$$

R_k ва R_ϑ қаршилкларни аниклиш учун чиқиш характеристикаларидан $R_{y_m}=R_k+R_\vartheta$ аникланади. $R_{y_m}=E_k/I_k$, $R_\vartheta=(0,15-0,25)R_k$ деб ҳисоблаб,

$$R_k = \frac{R_{y_m}}{1,1 \div 1,25}, \quad (6.14.a)$$

$$R_\vartheta=R_{y_m}-R_k \quad (6.15)$$

Каскаднинг кириш қаршилиги

$$R_{cup} = \frac{2U_{kipmax}}{2I_{\delta max}}. \quad (6.16)$$

Агар база токи кучланиш бўлгичи орқали бериладиган бўлса, бўлгичнинг R_1 ва R_2 қаршиликлари қўйидагича аникланади

$$R_{12} \geq (8:12)R_{kip} \text{ ва } R_{12} = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} \text{ шартлардан}$$

$$R_1 = \frac{E_k \cdot R_{12}}{I_{\kappa\omega} R_\vartheta}; \quad R_2 = \frac{R_1 \cdot R_{12}}{R_1 - R_{12}} \text{ ларни аниклаймиз.}$$

Ажратувчи конденсаторнинг сиғими қўйидагича аникланади:

$$C = \frac{1}{2f_k R_{cup} \sqrt{M_k^2 - 1}} \quad (6.17)$$

бу ерда: M_k – қўйи частоталардаги частотали бузилишлар коэффициенти; f_k – қўйи частоталар чегараси; $R_{cup}=R_k+R_i$. Конденсаторнинг сиғими қўйидагича аникланади:

$$C_\vartheta \geq \frac{10}{2\pi f_k R_\vartheta}. \quad (6.18)$$

Каскаднинг кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти:

$$K_u = \frac{U_{cupmax}}{U_{kipmax}}. \quad (6.19)$$

Кучланишнинг каскади чиқиши каскадидир Каскаднинг чиқишдаги сигнал трансформатор орқали кичик қаршиликка эга бўлган истеъмолчига узатилади. Коллектордаги кучланиш ўзиндукия ЭЮК ҳисобига $E_{k\vartheta}$ дан икки марта катта бўлиши мумкин. Шунинг учун

$$E_{k\vartheta} \leq U_{k\vartheta, \text{ж}} / 2 \quad (6.20)$$

килиб олинади.

Каскаднинг чиқишдаги қуввати:

$$P_{\text{чиқмак}} = 0,5 U_{k \max} \cdot I_{k \max} \cdot \eta_{\text{тр}}, \quad (6.21)$$

бу ерда: $\eta_{\text{тр}}$ -трансформаторнинг ФИКи.

Кириш занжиридаги қувват ва кучайтириш коэффициенти:

$$P_{\text{кир}} = 0,5 I_{b \max} U_{b \max}; \quad (6.22)$$

$$K_p = \frac{P_{\text{чиқ}}}{P_{\text{кир}}} \quad (6.23)$$

Трансформатор каскад чиқиши қаршилигининг истеъмолчининг кириш қаршилигига мос тушишини ва қувватнинг узатилиши учун энг яхши шароит яратилишини таъминлайди. Трансформаторнинг трансформация коэффициенти қўйидагича аниқланади:

$$n = \sqrt{\frac{R_{\text{чиқ}}}{R_u}} \quad (6.24)$$

Агар кучайтиргич чиқишидаги қувват 20Вт дан ортиқ бўлса, икки тактли симметрик схемалардан фойдаланилади. Бу схемадаги икки транзисторнинг хар бири В режимда ишлайди. Бундай схемаларнинг ФИКи 70-75% га етади. Тинч ҳолатда $I_B=0$ ва бошлангич ҳолатда схема истеъмол қиладиган қувват

$$P_0 = 2 E_{k\vartheta} I_{b0}. \quad (6.25)$$

Биринчи ярим даврда биринчи транзистор, иккинчи ярим даврда эса иккинчи трназистор ишлайди. Битта транзисторнинг чиқишдаги қуввати:

$$P'_{\text{чиқ}} = \frac{U_{k \max} \cdot I_{k \max}}{2} = \frac{(I_{k \max} - I_{k0}) E_{k\vartheta}}{4} \quad (6.26)$$

Икки тактли каскаднинг чиқишдаги қуввати:

$$P_{\text{чиқ}} = 2 P'_{\text{чиқ}} = \frac{E_{k\vartheta} (I_{k \max} - I_{k0})}{2} \quad (6.27)$$

Кўпинча, кучайтиргичнинг барқарор ишлашини таъминлаш учун тескари боғланишдан фойдаланилади. Чунки занжиридағи сигнал маълум қисмининг кириш занжирига узатилиши *тескари боғланиш* деб аталади. Тескари боғланиш манфий ва мусбат бўлиши мумкин. Мусбат тескари боғланиш генератор каскадларида қўлланилади. Кучайтириш каскадларида манфий тескари боғланишдан фойдаланилади (мусбат тескари боғланиш кучайтиргичлар учун зарарлидир). Тескари боғланиш кучланиши чиқиш кучланишининг маълум қисмини ташкил қилади ва тескари боғланиш коэффициенти (β) билан характераланади. Тескари боғланиш кучайтиргичларда:

$$K = \frac{U_{чик}}{U_{сигн.}} \quad (6.28)$$

$$U_{сигн.} = U_{кир} - U_{тб} = U_{кир} - \beta U_{чик} = U_{кир}(1 - \beta K). \quad (6.29)$$

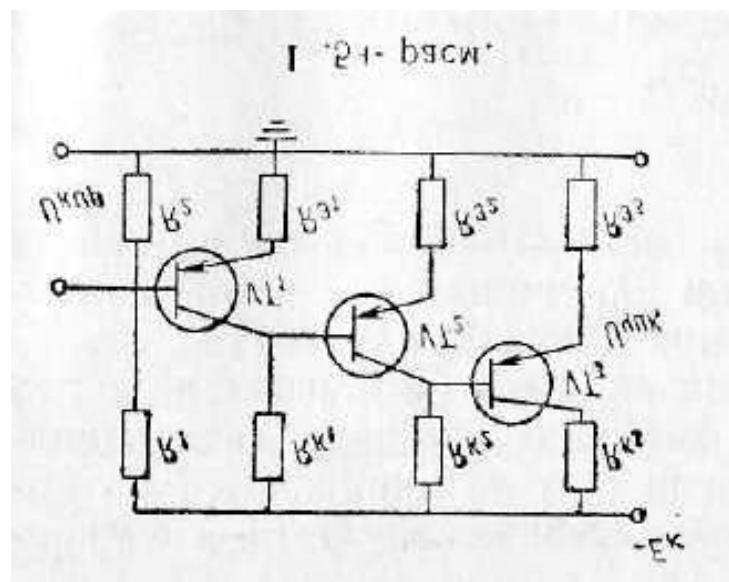
Демак,

$$K_{mб} = \frac{KU_{кир}}{U_{сигн.}} = \frac{KU_{кир}}{U_{кир}(1 - \beta K)} - \frac{K}{1 - K} \quad (6.30)$$

Тескари боғланиш манфий бўлганда $\beta < 0$ булади ва $K_{mб} = \frac{K}{1 + \beta K}$, яъни кучайтириш коэффициенти камаяди. Лекин кучайтиргичнинг частота ва фаза бузилишлари камаяди.

R_s қаршилиги тескари боғланиш занжири бўлиб. чиқиш занжиридаги кучланиши қисман кириш занжирига узатади. Шунинг ҳисобига бошлангич иш нуқтасининг параметрлари стабиллашади. Юқорида кўриб чиқилган каскадларнинг барчаси синусоидал ўзгарувчан кучланиши кучайтириб беради. Айрим ҳолларда йўналиш жихатдан ўзгармай, фақат қиймати секин ўзгарувчи сигналларни ҳам кучайтириш талаб қилинади. Бундай холларда галваник боғланган ўзгармас ток кучайтиргичларидан фойдаланилади.

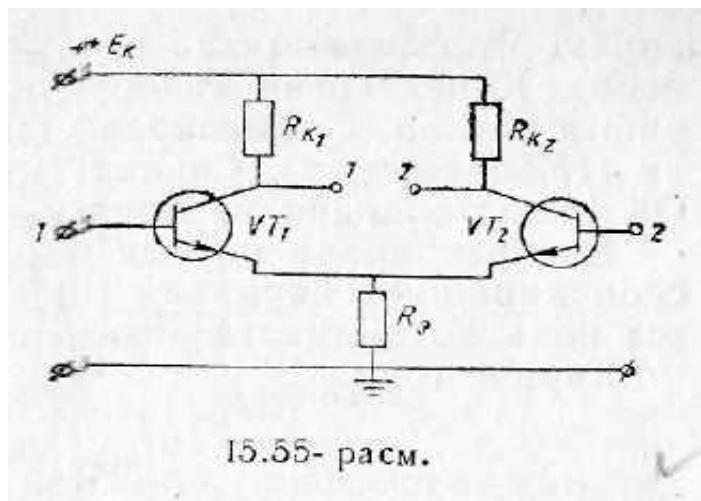
Кучайтиргич уч каскаддан иборат. Хар бир каскад УЭ схема бўйича йиғилган. Ажратувчи конденсаторлар бўлмагани учун хар бир каскаднинг ўзгармас ташкил этувчиси кейинги каскаднинг базасига узатилади ва шунинг учун мазкур ташкил этувчи компенсацияланиши керак. Олдинги каскаднинг ўзгармас ташкил этувчини компенсациялаш учун кейинги каскаднинг R_E қаршилигидан олинувчи ўзгармас кучланишдан фойдаланилади. Транзисторлар (VT_2 ва VT_3) нинг база-эмиттер нормал кучланишларини R_{E2} ва R_{E3} қаршиликлар таъминлаб беради. Транзистор VT_1 нинг осойишталик режимини R_1 ва R_2 кучланиш бўлгич ва R_{E1} қаршиликлар таъминлайди.



6.5.-расм. Аста-секин ўзгарувчи сигналлар кучайтиргичи

Икки сигнал фарқини кучайтирувчи қурилма *дифференциал кучайтиргич* дейилади. Чиқишдаги сигнал хар бир кириш сигналига эмас, балки уларнинг айрмасига боғлиқидир. Энг оддий дифференциал кучайтиргич умумий эмиттер қаршилик уланган иккита бир хил транзистор асосида қурилади (4.37-расм).

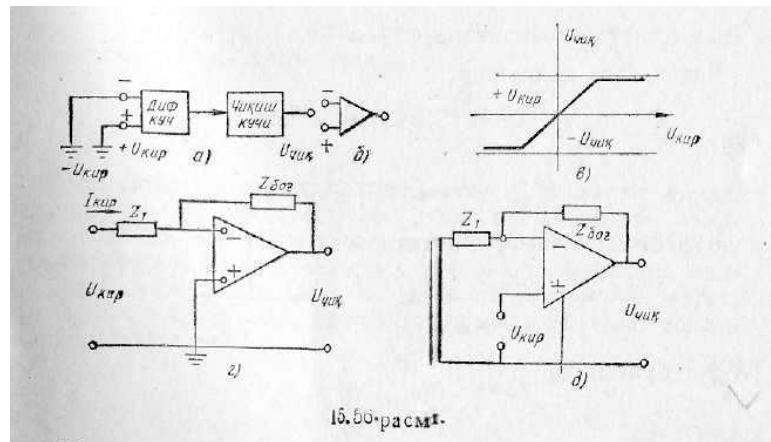
Кириш кучланишлари транзисторлар (VT_1 ва VT_2) нинг база-эмиттер ўтишига берилади. Бу кучланишларнинг айрмаси бир неча милливолтдан ортмаса, кучайтиргич ВАХ нинг чизиқли қисмида ишлайди. Унинг кучайтириш коэффициенти 100 га яқиндир. Чиқиш қисмилари 1` ва 2` дан чиқиши кучланиши олинади. Кучайтиргичнинг узатиш коэффициенти:



6.6. – расм. Оддий дифференциал кучайтиргич схемаси.

$$K(p) = \frac{U_{\text{шик}} \cdot 1 \cdot 2'}{U_{\text{кир1}} - U_{\text{кир2}}} \quad (6.31)$$

Кучайтирилганда бир хил транзисторларни топиш жуда қийин. Шу сабабдан микросхема асосида тузилган дифференциал кучайтиргич каскадларидан фойдаланилади. К118УЛ1 шундай схемаларнинг намунаси бўла олади. Ўзгармас ток кучайтиргичлари асосида турли математик операцияларни бажарувчи операцион кучайтиргичлар қуриш мумкин. Операцион кучайтиргичлар (ОК) юкори кучайтириш коэффициенти, катта кириш ва чиқиши каршилиги билан характерланади.



6.7 - расм. Операцион кучайтиргичларнинг схемаси

Операцион кучайтиргичлар кириш дифференциал кучайтиргичларидан иборатdir (4.38-расм). Кучайтиргич инверторловчи (-) ва инверсион (+) киришга эгадир. Схемаларда ОК учбуручак тарзидан ифодаланади (438-расм, а). Сигнал қайси киришга берилганига қараб ОК инверторловчи ёки инверсион усулларда уланади.

Инверторловчи усулда кириш кучланиши ОК нинг инверсион киришига берилади (4.38-расм, в), инверсион кириш эса ноль потенциалга эгадир.

Кириш токи:

$$I_{\text{кир}} = \frac{U_{\text{кир}} - 0}{Z_1} \quad (6.32)$$

Чиқиши кучланиши:

$$U_{\text{шик}} = -I_{\text{кир}} Z_{\delta\omega} \quad (6.33)$$

Кучланиш узатиш коэффициенти:

$$K(p) = \frac{U_{\text{шик}}}{U_{\text{кир}}} = \frac{-I_{\text{кир}} Z_{\delta\omega}}{I_{\text{кир}} Z_1} = -\frac{Z_{\delta\omega}}{Z_1} \quad (6.34)$$

Бундай узатиш коэффициенти идеаллаштирилган ОК га хосдир. $R_{кир}=\infty$, $R_{чиk}=0$ ва кучланши кучайтириш коэффициенти $K=\infty$ деб һисобласак, ОК идеаллаштирилган бўлади. Аслида, реал ОК ларнинг узатиш коэффициенти $K(p)$ идеал ОК нинг $K(p)$ идан тахминан 0,03% га фарқ қиласади.

ОК нинг инверсион усулда уланганда кириш кучланиши унинг инверсион киришига берилади. Бунда тескари боғланиш кучланиши:

$$U_{m\bar{o}} = \beta U_{чиk}, \quad \beta = \frac{Z_1}{Z_1 + Z_{boz}} \quad (6.35)$$

ОК нинг киришдаги кучланиши:

$$U_{киp} = U_{\bar{u}ип} - U_{m\bar{o}} \quad (6.36)$$

Чиқишдаги кучланиши:

$$U_{чиk} = K(U_{\bar{u}ип} - \beta U_{киp}) \quad (4.43) \text{ ёки } U_{чиk} = \frac{KU_{\bar{u}ип}}{1 + \beta K} \quad (6.37)$$

Кучайтириш коэффициенти:

$$K = \frac{U_{чиk}}{U_{\bar{u}ип}} = \frac{KU_{\bar{u}ип}}{(1 + \beta K)U_{\bar{u}ип}} = \frac{K}{1 + \beta K} = \frac{1}{\frac{1}{K} + \beta} = \frac{1}{\beta} \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{\beta K}}$$

бўлганида $K = \frac{1}{\beta}$

$$(6.38) \quad \beta K > 1$$

ОК лар ёрдамида сигналларни қўшиш, дифференциаллаш, интеграллаш ва улар устида бошқа математик операциялар бажариш мумкин. Кириш сишиалини интегралловчи схемани кўриб чиқамиз (4.39.а -расм). Кириш занжирига резисторни, тескари боғланиш занжирига эса конденсатор улаймиз. Резистордан ўтаётган ток:

$$i = \frac{\bar{u}_{киp}}{R} \quad (6.39)$$

Бу ток конденсатордан ўтиб, уни зарядлайди ва u_c кучланишини һосил қиласади (ушбу кучланиш чиқиши кучланишидир):

$$u_c = -\frac{1}{RC} \int_0^t \bar{u}_{киp} dt \quad (6.40)$$

Дифференциалловчи кучайтиргичда кириш занжирига конденсатор C ни, боғланиш занжирига резистор R ни улаймиз (4.39.б-расм). Кириш кучланиши конденсаторни зарядлайди ва ундаги кучланиш кириш кучланишига тенг бўлади:

$u_c = u_{\text{кир}}$. Конденсатордан ўтаётган ток

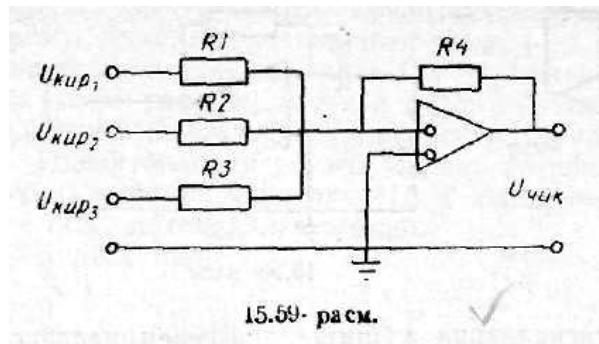
$$i = C \frac{du_{\text{кир}}}{dt} \quad (6.41)$$

Бу ток кучайтиргичга бормай, R қаршиликдан ўтиб, унда кучланиш пасаювини ћосил ќилади:

$$u_{\text{кик}} = -iR = -RC \frac{du_{\text{кир}}}{dt} \quad (6.42)$$

ОК сумматор сифатида ишлатилганда бир нечта кириш кучланишларининг йигиндисини аниќлаш операциясини бажаради. Бунда ОК нинг инвенторловчи киришига ќўшиладиган сигналлар берилади, чиќишдан эса уларнинг йигиндиси олинади. 4.40-расмда жамловчи ОК нинг схемаси кўрсатилган. Кирхгофнинг биринчи ќонунига биноан А тутундаги токлар йигиндиси 0 га тенг:

$$i_{\text{кир1}} + i_{\text{кир2}} + i_{\text{кир3}} - i_{\text{кир4}} = 0. \quad (6.43)$$



6.8.-расмда жамловчи ОК нинг схемаси.

Токларни кучланишлар оркали ифодаласак,

$$\frac{u_{\text{кир1}}}{R_1} + \frac{u_{\text{кир2}}}{R_2} + \frac{u_{\text{кир3}}}{R_3} = \frac{u_{\text{кик}}}{R_4} = 0 \quad (6.44)$$

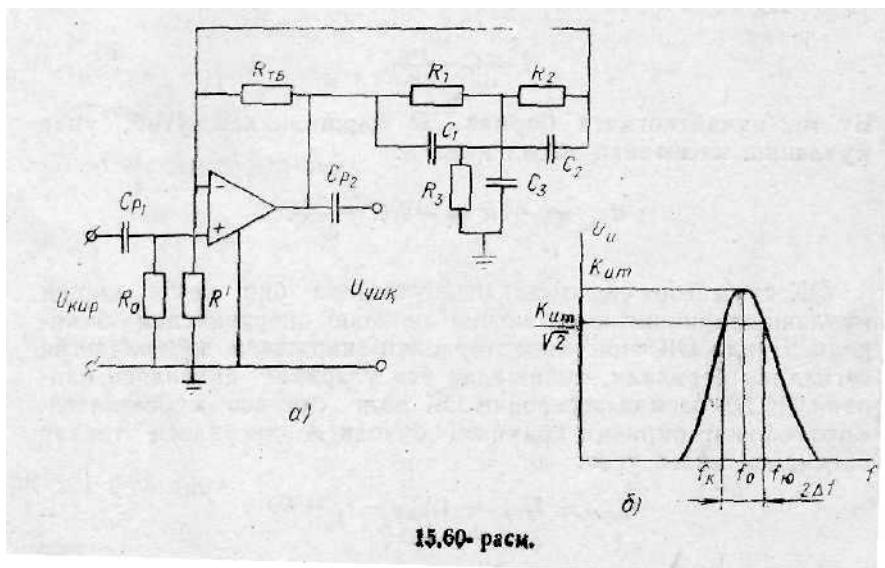
Бундан,

$$u_{\text{кик}} = \frac{u_{\text{кир1}}}{R_1} \cdot R_4 + \frac{u_{\text{кир2}}}{R_2} \cdot R_4 + \frac{u_{\text{кир3}}}{R_3} \cdot R_4 \quad (6.45)$$

Бундан ташқари, ОК лар логарифмлаш, потенцирлаш ва бошќа операцияларни хам бажара олади. Улар радиоэлектроника схемаларида ћам кенг ќўлланиллади. ОК нинг тескари боѓланиш занжирига иккиланган Т-симон RC-кўприкли занжир ўрнатилса, схема юќори частота ажратиш хусусиятига эга бўлади. 15.60-расмда частота кучайтиргичнинг схемаси ва амплитуда частотаси характеристикиси кўрсатилган. Созлаш частотаси деб аталувчи $f_0 = \frac{1}{2\pi RC}$

частотада кучланишни узатиш коэффициенти $\beta = \frac{U_{\text{чир}}}{U_{\text{кир}}}$ камайиб кетади. Бунда

тескари боғланиш таъсири камайиб, кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти ($K_{\text{и тб}}$) шу каскаднинг тескари боғланишда бўлмагандаги коэффициенти ($K_{\text{и max}}$) га тенглашади.



6.9 – расм частота кучайтиргичнинг схемаси ва амплитуда частотаси характеристикиаси

Созлаш частотаси (f_0) дан фарқ килувчи частоталарда тескари боғланиш коэффициенти бирга якинлашиб, чикишдаги сигнал бутунлай киришга берилади. Кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти жуда кичик булади. Айрим частоталар ва частоталар доирасида кучайтирувчи кучайтиргичлар *частота ажратувчи кучайтиргичлар* дейилади. Бундай кучайтиргичларнинг юкори ва куйи частоталар нисбати I_0/I_k бирга якин, яъни 1,001 дан 1,1 гача булади. Частота ажратувчи кучайтиргичлар радиотехника, телевидение, куп канналли алока системаларида кенг кулланилади.

Манбадан таркаладиган электр сигимлар (товуш, видеоимпульслар) частотасига созланган частота ажратувчи кучайтиргич фақат шу частотадаги сигналнигина кучайтириб беради. Ю́корида қўриб чиқилган схемамиз товуш ва саноат частоталарида ишлайди ва частота ажратиш учун унинг RC занжири параметрлари. $R_1=R_2=R_3$, $R_3=R/2$, $C_1=C_2=C_3$ ва $C_3=2C$ шартларни юноатлантириши керак. Ю́кори частотали ажратувчи кучайтиргичларда оддий кучайтиргичнинг коллектор занжирига LC контур уланади, LC резонанс режимида ишлайди.

$$I_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \quad (4.53)$$

частотада кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти максимал қийматга эга бўлади.

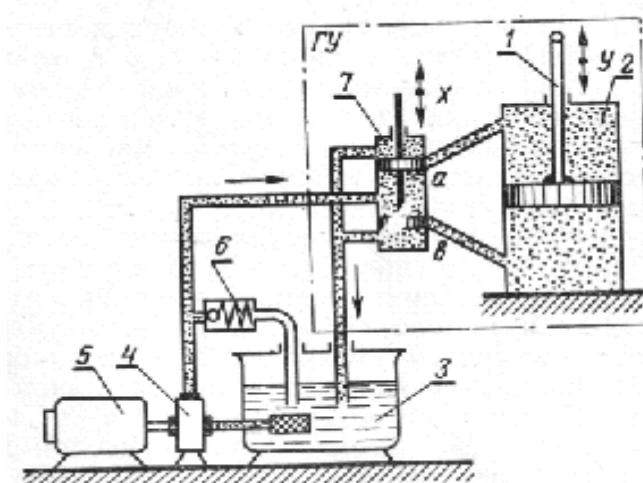
6.2. ГИДРАВЛИК КУЧАЙТИРГИЧЛАР

Гидравлик кучайтиргичлар автоматика тизимларида кенг ишлатилмоқда. Айни́са, золотник билан бошқариладиган поршенли гидравлик кучайтиргичлар энг кўп тарқалган. Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришидаги автоматика тизимларида гидравлик кучайтиргичлар пневматик кучайтиргичларда нисбатан кўпроқ ишлатилади. Улар мобил машиналарнинг автоматика тизимларида (ўрнатма агрегатларни бошқариш учун) ва тракторлар ҳамда комбайларни автоматик хайдаш (бошқариб бориш) тизимларида ишлатилмоқда.

Золотник билан бошқариладиган поршенли гидравлик кучайтиргичнинг принципиал схемаси 6,10 а-расмда кўрсатилган (одатда поршенли насослар ишлатилади).

Иш суюклиги ёки температурали қовушоқлик коэффициенти кичик бўлган маҳсус суюкликларнинг босимини ҳосил қиласи ва бу босимни сақлади. Босим ўтказиб юбориш клапани билан ростланади. Куч цилинтри 4 га бирлаштирилган каналлар нейтрал вазиятда тўлиқ ёпилган бўлади. Поршен 5 харакатланмайди. Агар золотник 3 га юкорига йўналган кириш таъсири х берилса, у ҳолда золотник юкорига харакатланиб, тешикларни очади, шунда куч цилиндрининг юкори бўшлиғига босим остидаги мой киради, пастки бушлик эса айни вактда кайтариб тукиш трубасига туташади. Насос 1 ишлаб, бак 6 даги мойни куч цилинтри ичига хайдагани учун юкори бушликдаги босим ошади ва поршень 5 пастга силжийди. Поршеннинг харакати тезлиги - цилиндрга келаётган ва ундан кетаётган мой микдорига boglik, бу эса уз навбатида тешикларнинг очилиш кийматига boglik.

Гидравлик кучайтиргичларнинг статикавий характеристикаси 6,10 б-расмда курсатилган.



6.11 -расм. Золотники гидравлик кучайтиргичнинг схемаси ва унинг статик тавсифномаси.

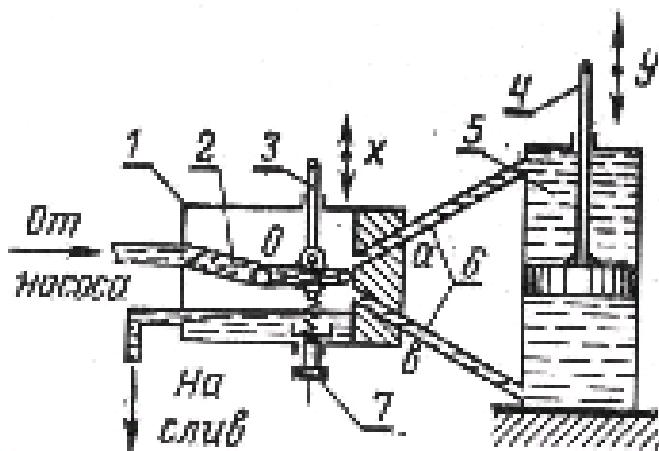
Характеристикада куйидаги зоналар бор: 2а га тенг носезирлар зонаси. Бу зонанинг пайдо бўлишига сабаб шуки, золотник белбоғиниг кенглиги тешикнинг кенглигидан бир оз катта - тўйиниш зонаси. Бу зона золотник тешикларнинг тўлиқ очилишига мос бўлади, шунинг учун поршенинг харакатланиш тезлиги бу ерда энди катталаша олмайди. Агар золотник силжиганда (5.6-расм) топшириклар тўлиқ очиладиган ҳолатга (X_{max}) ета олмаса ва носезирлик зонаси эътиборга олинмаса, статик характеристкасини тахминан чизиқли деб ҳисоблаш мумкин (расмда пункттир билан кўрсатилган).

Гидрокучайтиргичлар тескари алоқасиз ва гидроцилиндр поршеннинг вазияти бўйича бикр тескари алоқали қилиб ишлаб чиқарилади. Гидрокучайтиргичларнинг чиқишида катта қувватларни олиш учун каскадли бирлаштириш усули қўлланилади, шунда биринчи кучайтиргичнинг ижочи органи навбатдагисининг ростловчи органига таъсир этади.

Гидрокучайтиргичларнинг чиқиши қуввати бир, ўн, юз ва бундан ортиқ киловаттни ташкил этиши мумкин, кучайтириш коэффиценти жуда катта (3.10. --- 3.10.) бўлиб, кучайтиргичи жуда тезкор.

6.3. О́ким қувурчали гидравлик кучайтиргичлари

Ушбу турдаги кучайтиргичнинг схемаси 6.12-расмда кўрсатилган. Мумдшукдан 3 тезлик билан о́киб чиқарилган суюкликтин босими унинг ҳолаати нейтралдан ўзгартирилганда 4 ва 5 қувурчаларда ўзгарувчан босимга айлантирилади. О́ким қувурчаси 2 олиб берувчи 1 қувурга уланган. Мумдшукдан о́киб чиқаётган суюклиқ қувурчаларни бирисига ўтиб тезликни босимга айлантирилади. Мумдшукни нейтрал ҳолатида 4 ва 5 қувурчалардаги босим тенг ва поршен 7 харакатланмайди. Мумдшукни ҳолати ўзгарилиши билан қувурчаларни биттасида босим ошибб, иккинчисидан камайиб кетади. Бунинг натижасида поршен харакатланиб ижро механизмни ишга туширади.



6.12.-расм. О́ким қувурчали гидравлик кучайтиргичнинг схемаси.

7-боб. Автоматиканинг ижро механизмлари

7.1. Ижро механизмлари ћаќида тушунча ва уларнинг туркумланиши.

Автоматик ростлаш тизимининг ижро механизми деб ростловчи органи узатилаётган сигналга мувофиќ харакатга келтирувчи мосламага айтилади. Ростловчи органни вазифасини дросселлар, тўсқичлар, клапанлар, шиберлар бажаради.

Ижро механизмларининг асосий кўрсаткичлари: чиќиш валидаги айланиш моментининг номинал ёймати ёки чиќувчи штокдаги таъсир этувчи куч; айлантирувчи момент ёки кучларнинг максимал ёймати; носезигрлик майдони; инерционлик ваќтини кўрсатувчи ваќт доимијиси; ижро механизмларини чиќиш валининг айланиш ваќти ёки унинг штокининг сурилиш ваќти.

Ижро механизмини ишдан тўхтагандан сўнг турѓунлашган режим ваќтида ишлаб турганда чиќиш органининг сурилиши югуриш ћолати деб аталади. Бу ћолат ростлаш сифатига таъсир кўрсатади.

Ижро механизмларининг асосий кўрсаткичлари – уларнинг статик ва динамик тавсифномалари ћисобланади. Динамик хусусиятларига кўра ижро механизмлари интегралловчи звенолар гурухига киради: $W(p) = 1/T_{im} p$, бу ерда T_{im} – максимал чиќиш сигнали ваќтида ИМ чиќиш органининг тўлиќ сурилиш ваќти.

Ижро механизмларини ќуидаги асосий белгиларига кўра синфларга ажратиш мумкин: фойдаланилган энергия турига кўра, чиќувчи органнинг харакат характерига кўра; фойдаланилган юритма турига кўра ћамда чиќувчи органнинг харакатланиш тезлигига кўра.

Фойдаланилган энергия турига кўра ИМ лар электрик, пневматик, гидравлик турларига ажратилади (7.1-расм).

Чиќувчи орган харакат характерига ќараб ИМ лар айланувчан ва тўғри харакатланувчан гурухларга ажратилади. Айланувчан ИМ лар бир марта айланувчан ва кўп марта айланувчан бўлиши мумкин.

Фойдаланилган электр юритма кўринишига ќараб ИМ лар электр юритмали, электромагнитли, поршенли ва мембронали бўлиши мумкин.

Чиќувчи органнинг харакатланиш тезлигига кўра ИМ лар доимији тезликка эга бўлган ћамда чиќувчи органнинг сурилиш тезлиги чиќувчи сигналга пропорционал бўлган ИМ ларга ажратилади.

Ќишлоќ ва сув хўжалиги ишлаб чиќаришида электрик ИМ лар кенг тарќалган. Уларни 2 та асосий гурухга ажратиш мумкин: электр двигателли ва электромагнитли (7.2-расм).

Биринчи гурухга электр юритмали ИМ лар киради. Электр юритмали ИМ лар одатда электр юритма, редуктор ва тормоздан ташкил топади (охиргиси бўлмаслиги ћам мумкин). Бошқарув сигнални бир ваќтнинг ўзида юритма ва тормозга берилади, механизм тўхтай бошлайди ва юритма чиќувчи органни

харакатга келтиради. Сигнал йўқолганда юритма ишдан тўхтайди, тормоз механизмни тўхтатади.

Иккинчи гурухга соленоидли ИМ ларни киритиш мумкин. Улар турли хил ростловчи клапанлар, винтеллар, золотниклар ва бошқа элементларни бошқариш учун қўлланилиши мумкин. Бу гурухга электромагнитли муфталарни киритиш мумкин. Соленоидли механизмлар одатда фақат икки позицияли ростлаш тизимларида қўлланилади.

Электр юритмали ИМ лар одатда электр юритма, редуктор ва тормоздан ташкил топади (охиргиси бўлмаслиги ҳам мумкин). Бошқарув сигнали бир вақтнинг ўзида юритма ва тормозга берилади, механизм тўхтай бошлайди ва юритма чиқувчи органни харакатга келтиради. Сигнал йўқолганда юритма ишдан тўхтайди, тормоз механизмни тўхтатади.



7.1-расм. Ижро механизмларининг энергия турига қараб турланиши

7.2. Электрик ижро механизмлари

Қишлоқ ва сув хўжалиги ишлаб чиқаришида стационар қурилмалар ва жараёнларни автоматлаштиришда асосан электрик ижро механизмлари, харакатланувчи машиналарда эса гидравлик ва пневматик ижро механизмлари қўлланилади.

Чиқувчи органнинг характеристига қараб электрик ижро механизмларининг туркумланиш схемаси 6.2-расмда кўрсатилган.

7.3. Электродвигателли ижро механизмлари

Турли ростловчи органларни сурилишини таъминлаш учун клапанлар, дроссель қопкоқлар, сўргичлар кранларда электр юритмали ИМ лар қўлланилади. Улар электрик ва электрон ростлагичлар билан комплект ҳолда ишлатилади. Бу ИМ ларда уч фазали ва икки фазали асинхрон электр юритмалар қўлланилади.

Электродвигателли ИМ лар ўз навбатида бир айланишли (МЭО типли), кўп айланишли (МЭМ типли), тўғри харакатланувчан (МЭП типли) кўринишларда бўлади. (МЭО- механизм электрический однооборотный, М- многооборотный, П- прямого хода).



7.2-расм. Чиқувчи органнинг характерига қараб электрик ижро механизмларининг туркумланиши.

Мисол сифатида ПР-1М типдаги ИМ билан танишамиз. Ушбу механизм бир фазали реверсив электродвигатель, редуктор, чекка калитлар тизими ва реахорддан иборат (7.2-расм).

ПР-1М ИМ 0^0 ва 180^0 оралиқдаги ҳар қандай ћолатда валнинг бурилишини тўхтатиш имкониятига эга. Бунинг учун реохорда қўринишидаги 180-190 Ом қаршиликка эга бўлган тескари алоќа принципида ишлайдиган қаршилик чўлгами ва у бўйлаб харакатланадиган, ћамда валга ќотирилган жилдиргичдан иборат.

7.4. Такомиллаштирилган электрик ижро механизмлари

Такомиллаштирилган электрик ижро механизмлари кўп айланишли ќувурли арматурани дистанцион бошқаруви учун ќўлланади. Бу ижро механизмлари М, А, Б, В, Г, Д русумли электр юритмалари номини олган бўлиб, улар гидромелирратив тизимларининг автоматлаштирилган насос станцияларида ќўлланилади. Улар бир-биридан максимал айланиш моменти,

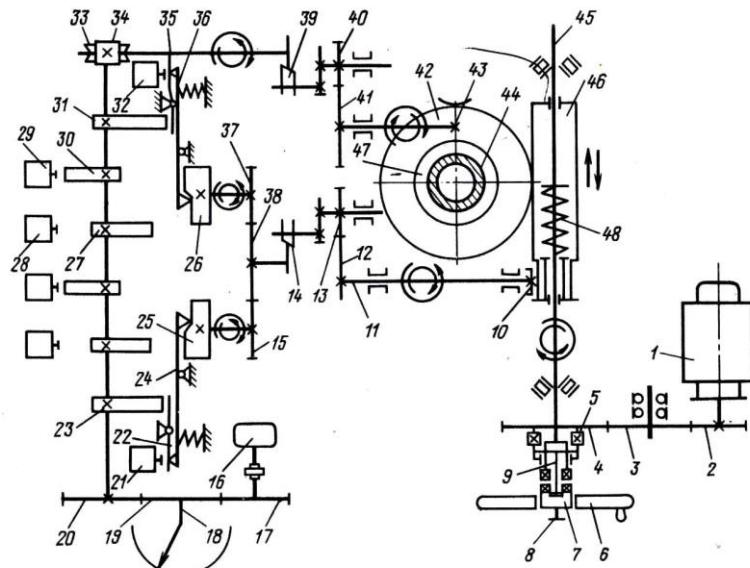
редукторининг тузилиши, габарит уланиш ўлчамлари ва баъзи конструктив элементлари билан фарқланади. Электр юритмаларининг барча конструктив элементлари максимал даражада унификацияланган, юритма валидаги рухсат этилган моментни чегараловчи маҳсус қурилмалари ва бошқарув схемаларига эга электр юритмаларини эксплуатация шароитларига кўра нормал һолатда ишлиши учун 7 1-жадвалда уларни типларига кўра техник маълумотлар келтирилган. Электр юритмаларининг нормал һолатидаги жойлаштирилиши вертикал һолат һисобланади (юритма вали вертикал жойлаштирилади).

7 1-жадва

Электр мотор типии	Жойлаштирилиши	Ишчи ҳарорат оралиғи С	Ташки мухитнинг нисбий намлиги 20 Сда %	Мойлаш даврийлиги
M	Хоналардаги ва очик ҳаводаги стационар қурилмалар	-20...+35	80гача	Уч ойда 1 марта
A	-	-40...+40	95 гача	
Б,В,Г,Д				Бир йилдан кам эмас

Б,В,Г,Д типли электр юритмаларининг иш принципи ва тузилишини кўриб чиқамиз.

Электр юритманинг кнематик схемаси 7.3 - расмда келтирилган. Электр юритма қуийдаги асосий элементлар ва қисмлардан ташкил топган: корпус червякли цилиндрик редуктор, қўл дублери қисми электр мотори йўл ва момент ўчиргичлари қутилари.



7.3- расм. Такомиллаштиоилган электрик ижро механизлари (электр юритмалар сургичлар)ининг кнематик схемаси

Йўл ва момент ўчиргичлари қутилари корпусга маъкамланади. Корпусга подшипниклардаги 46-червякли 45 шликли вал монтаж қилинган. Ширикли валда айлантирувчи моментни чегараловчи муфта жойлашган. 6-маховикли қўл дублерлари шарикли вални охирига уланган. Шу ерда бўш қилиб кулачокли 4-цилиндрик ғилдирак жойлаштирилган. Корпусга худди шундай равишда йўл ва момент ўтказгичлари қутисига айланишни узатувчи 43-червякли ғилдиракка эга бўлган ва 40, 41-цилиндрик шестрнялари билан плита уланган.

Қути қўйидаги асосий элементларда ташкил топган. 34-червякли йул ўчиргичлари қисми, 33- червякли ғилдирак, 27,30-кулочоклар,25,26- момент ўтказгичлари: 24 ва 36-ричаглари, пуржиналар 22, 35-блокировка кулочоклари 23,31- микроутказгичлар 21,32 шестрнали кўрсаткич қисми 19,20: стрелка 18, 17-шестрняли дистанцион кўрсаткичлар қисми, 16-потенционер.

Электр мотори ишга туширилганда электр юритма қўйидагича ишлайди. Айланма харакат электр моторидан 2,3,4-цилиндрик ғилдирак ва 5-кулачокли муфта орқали 45 шарикли валга узатилади. 46 червяк ғилдирак орқали айлантирувчи момент ишчи органнинг (сургич) юритма валига узатилади. Бундан ташқари, 47 червяк 43 червяли ғилдирак, 41 ва 40-цилиндрик шестрналар орқали харакат 39-вилка, 33 ва 34 чевяк жуфти 0,19 шестрня 18 кўрсаткич стрелкаси ва 17 шестерна орқали 16-потенционетр валикига узатилади. Электр моторини ишида айланиши моментини маховикка узатиш мумкин эмас, чунки маховикни 7- кулочокли втулкаси ажратилган ҳолатда бўлади. Бу вактда 5 муфтонинг кулокчалари 5-цилиндирли ғилдирак кулокчалари билан боғланиб қолади ва улар орқали ҳарокат 45 шлицили валга узатилади. Электр мотори қўшилганда 6-муфта кулачоклари билан 4 ғилдирак кулачоклари бирлашади, бу ҳолда 5-муфта 9 шток орқали 7 втулкани 45 шпицли вал кулачокларидан бўшатади. Бундай механик блокировка 45 шлицили вални бирвактнинг узида электр мотори ва қўл бошқарувида ишлашини олдини олади. Электр юритмалар айланиш моментини 3 томонлама чегараловчи муфта билан ишлаб чиқарилади. Уларнинг иш принципи қўйидагича: махкамловчи арматура ишчи органи унинг «Очиқ» ва «Ёпиқ» ҳолатларининг қандайдир. Оралиқ ҳолатларида айланиш моменти максимал қийматида бўлган 44 юритма вали тўхтайди. Бу вақтда 46 червяк, 42 червякли ғилдирак ўқига уралади ва буни натижасида харакатланаётган 1 электр мотори орқали штицлар бўйлаб ўқнинг йўналишида харакатлана бошлайди.

46 – червякнинг олдинга харакати 10 ричаг, 11, уқ, 12 – тишли сектор, 14 ва 39 вилкалар, 13, 15, 37, 38 – цилиндрли ғилдираклар ёрдамида 25 ва 26 момент кулачокларининг айланма харакатига ўзгартириб беради. Улар айланганда 24 ва 36 ричаглар 21 ва 32 микроалмашлаб улагичларни қўйиб юборади ва электр мотор занжири узилади. М ва А типларидаги электр моторлари тузилиши жихатидан Б,В,Г ва Д типидаги электр моторларидан фарқ қиласи. Уларда червякли редуктор ўрнига цилиндрли редуктор қўлланилади. Яна бир канча кинематик бўғинларда маълум ўзгаришлар бор, лекин моторларининг барча турларининг иш принципи бир хил.

Максимал ток релесига эга бўлган электр юритмалар. Электр моторларни юкламалардан химоялаш ва маҳкамловчи арматурани маҳкамлаб ёпиш мақсадида иш типдаги электр юритмалар статорининг фазаларидан бирига ток релеси билан таъминланади.

Электр мотори валидаги қаршилик моменти ортиши билан ишчи ток тахминан айланиш моменти кадратига пропорционал равишда ортади. Шуни ҳисобга олиб, айланиш моментини чегараловчи муфта ўрнига ток релесини кўллаш мумкин. Шу мақсадда электр моторини таъминловчи куч тармоғининг фазаларидан бирига оний харакатли максимал ток релеси уланади. Унинг ажратувчи контакти эса реверсив магнит ишга туширгич ғалтаги занжирига уланади.

Максимал ток релесини кўллаш электр юритма конструкциясини соддалаштириш, унинг массаси ва габарит ўлчамларини камайтириш имкониятини беради, лекин бу ҳолда бошқарув схемаси бир мунча мураккаблашади. Максимал ток релеси бўлган электр моторлари фақат сўрғичларда ўрнатилади. Шпиндел арматурасидаги айланиш моменти силжиганда электр мотори реле ёрдамида йўл ўчиргичи билан харакатга келади.

7.5. Электромагнитли ижро механизмлари

Автоматик ростлаш ва бошқариш тизимларида электр энергиясини ишчи органнинг текис харакатига айлантириб берувчи электромагнитли узатмалар ИМ лар сифатида кўлланиши мумкин. Бу элементлар яна соленоидли механизмлар деб ҳам юритилади.

Электромагнитли ИМ лар типи, тузилишига кўра чиқиши координатаси кўринишларга ажратилиши мумкин: тўғри харакатланувчан ростловчи органга эга бўлган ИМ лар учун: силжиш, тезлик таъсир қилувчи куч; айланувчан харакатга эга бўлган ростловчи органли ИМ лар учун: айланиш бурчаги, айланиш частотаси, айланиш моменти.

Электромагнитлар ўзгарувчан (бир фазали ва уч фазали), ўзгармас токли бўлиши мумкин. Уларнинг асосий тавсифномаси: якорнинг сурилиши; якорнинг сурилиши ва тортиш кучи орасидаги боғланиш; якорнинг сурилиши ва электроэнергия сарфи, ишга тушиш вақти орасидаги боғланиш.

Якорнинг максимал сурилишига қараб қисқа юришли ва узун юришли электромагнитлар ажратилади.

Электромагнитлар қўйидаги талабларга жавоб бериши керак:

1. Танланётган конструкция силжиш узунлиги, тортиш кучи ва берилган тортиш тавсифномасига мос келиши керак;
2. Тез харакатланувчан тизимлар учун шихталанган магнитли ўтказгичга эга бўлган электромагнитлар, секин харакатланувчан тизимлар учун шихталанмаган магнит ўтказгичга эга бўлган ҳамда массивли мис гильзали электромагнитлар кўлланилиши мумкин.
3. Ишга тушиш цикллари сони йўл қўйилгандан кам бўлиши керак.

4. Бир хил механик ишлар учун ўзгарувчан ток электромагнитлари ўзгармас токда ишловчи электромагнитларга нисбатан кўпроқ электроэнергия талаб қиласди.

5. Электромагнитлар ишлатиш учун қулай ва оддий бўлиши керак.

Электромагнитларни кучланиш, ток ва қувват катталиклари орқали танлаш мумкин. Электромагнит танлангандан сўнг унинг чўлғамлари қизишга нисбатан хисобланади. Бу ҳолда рўхсат этилган қизиш ҳарорати $85\ldots90^{\circ}\text{C}$ хисобида олинади. Электромагнитли ИМ нинг узатиш функцияси :

$$W(p) = \frac{Y(p)}{U(p)} = \frac{K_m}{(T_{ep}+1)(T_1^2 p + T_2 p + 1)} \quad (7.1)$$

бу ерда Y — якорнинг силжиши;

$T_{ep}=L_0/R_0$ — электромагнитнинг вақт доимийси;

L_0 ва R_0 — индуктивлик ва электромагнит галтагининг актив қаршилиги;

$T_1=\sqrt{m/c_n}$; m — қўзғалувчан қисмларнинг массаси;

C_n — пружина каттиклиги; $T_2=K_d/C_n$;

K_d — коэффициент (демпфирлаш).

$K_m = \frac{2K_0/K}{C_n R_0}$ — электромагнит тортиш кучи ва ғалтакдаги I_k токи- $C_n K_0$ нинг орасидаги пропорционаллик коэффициенти.

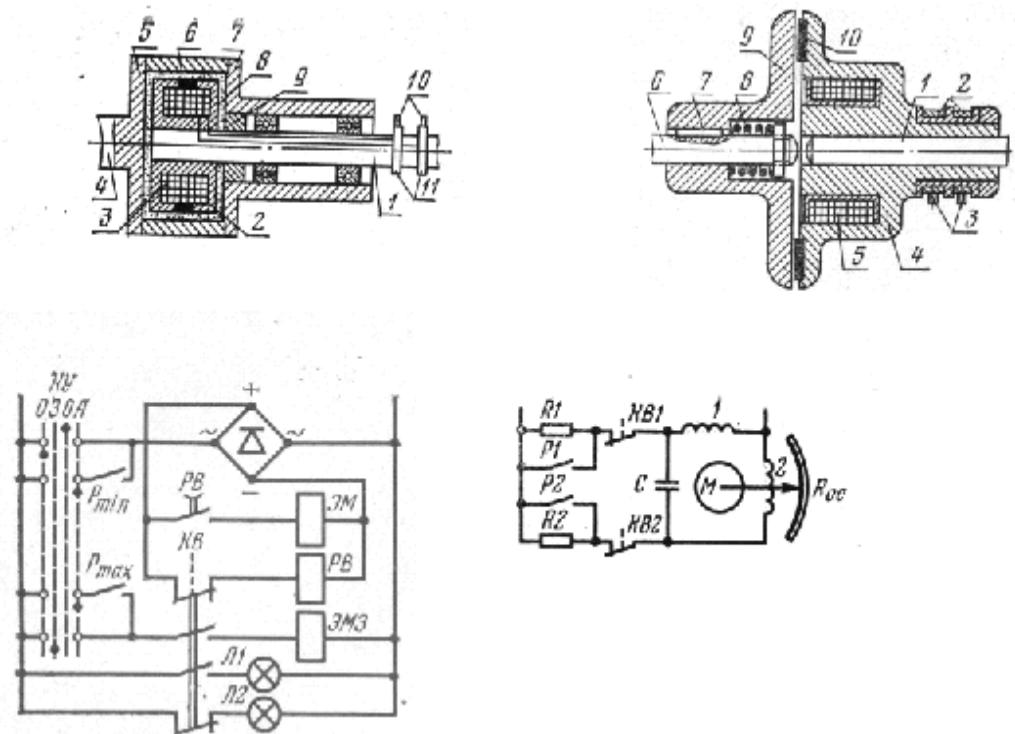
Агар бошқарув обьектининг вақт доимийсидан (T_{ep} , T_1 , T_2) катта бўлса, узатиш функцияси инерциясиз звено қўринишида берилиши мумкин: $W(p)=K_m$

7.6. Электромагнитли муфталар.

Муфталар — узатма ва ишчи механизмлар орасидаги боғловчи звено ҳисобланади. Уларнинг иш принципи боғловчи элементларнинг электромагнит хусусиятларига асосланган.

Элементларнинг боғланиши қўринишига қараб муфталар функцияли қуруқ ишқаланувчан, қовушоқ ишқаланувчан ва силжиш муфталарга ажратилади. Қуруқ ишқаланиш муфтаси (7.4, а-расм) 3 ва 9 валларга боғланган 5, 6 - иккита ярим муфта ҳолда 2 халқа ва 4 шеткалардан кучланиш қабул қилувчи 1 чўлғамдан ташкил топган. 6- ярим муфтанинг бошқарилувчи қисми 8- шпонканинг ўқи бўйича харакатланади, у ишчи механизмнинг 9-вали билан боғланган. Бошқарилувчи 6 муфта 7 пружина ёрдамида 5 бошқарувчи муфтага нисбатан сикилади. Чўлғамларга электр токи берилиши билан ҳосил бўлган электромагнит майдон 7 пружина кучини енгиб, бошқарилувчи 6 муфтани тортади. Ишқаланиш кучлари ҳисобига 5 ва 6 ярим муфталарда ҳосил бўладиган айлантирувчи момент бошқарувчи валдаги бошқарилувчи валига ўтказилади. Узатилаётган

айлантирувчи моментни катталаштириш учун муфталарни кўп дискли кўринишида тайёрланади.



7.4-расм. Қуруқ ишқаланиш ва қовушоқ ишқаланиш муфтасининг конструктив ва электр схемалари.

Қовушоқ ишқаланувчи муфталар (6.6, б-расм) ферропаро-шакли ёки магнитли эмульсияли таркибига эга бўлиб, бошқарилувчи ва бошқарувчи элементларда боғловчи қатлам ҳосил бўлади. Бундай муфталарнинг характеристики томони шундаки, магнит оқими ортиб бориши билан узатилувчи айлантирилувчи момент ортиб боради. Бундай муфталар юкламаларга нисбатан чидамли бўлиб, тез харакатланувчан ИМ лардан ҳисобланади (вақт доимийси $T=0,005 \dots 0,008$ с), уларнинг узатиш коэффициенти $K=3500$. Бу муфталар конструктив тузилмасига кўра ғалтакларнинг жойлашиши, сони, ишчи юзасининг шаклига, ток ўтказгичларининг кўриниши ва бошқа белгиларига кўра фарқланади

8-боб. Автоматика ростлагичлари

8.1. Автоматик ростлагичлар хақида тушунча ва уларнинг турлари.

Автоматик ростлагичлар саноатнинг тури соҳаларида технологик жараёнларни автоматлаштиришда кенг ишлатиладиган техникавий воситалар ҳисобланади. Ростлагичларни классификациялаш ростланувчи миёдорнинг тури, ростлагичнинг иш усули, ишлатиладиган энергия тури, ижро этувчи механизмнинг ростловчи органига кўрсатиладиган таъсирнинг характеристи, ростлагич ишининг тавсифномаси (ростлаш юнуни) каби хусусиятларга асосланади.

Ростланувчи миёдорнинг турига кўра ростлагичлар қуидагиларга бўлинади: босим, сарф, сатх, намлик ва каби ростлагичлар. Ишлаш усулига кўра бевосита ва билвосита таъсир қилувчи ростлагичлар мавжуд. Ижро этувчи механизмнинг ростловчи органини ишга тушириш учун ростланувчи обьектдан олинган энергиянинг ўзи билан ишловчи ростлагичлар **бевосита таъсир қилувчи ростлагич** деб аталади. Агар ижро этувчи механизмнинг ростловчи органини ишга тушириш учун кўшимча энергия керак бўлса, **бильвосита таъсир қилувчи ростлагичлар** ишлатилади. Фойдаланиладиган энергия турига кўра ростлагичлар электр, пневматик, гидравлик ва аралаш (электр-пневматик, пневмо-гидравлик ва хоказо) ростлагичларга бўлинади.

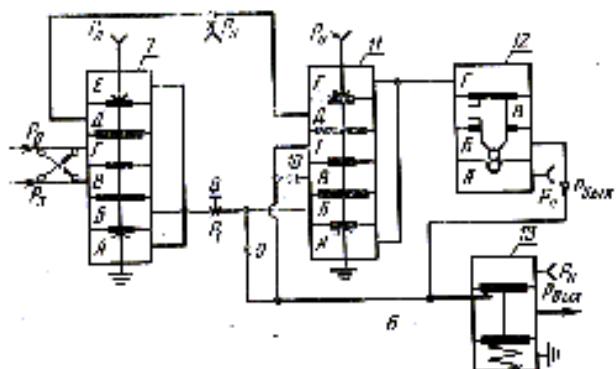
Ижро этувчи механизмнинг ростловчи органига кўрсатиладиган таъсирнинг характеристи жиҳатидан ростлагичлар узлукли ва узлуксиз ишловчи бўлади. **Узлукли ишловчи** ростлагичларда ижро этувчи механизмнинг фақат ростловчи органи ростланувчи миёдорнинг узлуксиз муайян қийматида характеристика имади. Ростланувчи миёдорнинг ўзгариши ва ростловчи таъсир ўртасидаги боғланиш (ёки ижро этувчи механизм ростловчи органининг характеристики), яъни ростлаш юнуни назарда тутилган иш тавсифномасига кўра ростлагичлар позицион, интеграл (астатик), пропорционал (статик), изодром (пропорционал-интеграл), пропорционал-диффирициал (олдиндан таъсир этувчи статик), пропорционал-интеграл-дифференциал (олдиндан таъсир этувчи изодром) бўлади. Ростланувчи миёдорни вақт давомида талаб қилинган чегарада сақлаб тuriш жиҳатидан ростлагичлар стабилловчи, программали ва кузатувчи ростлагичларга бўлинади. Стабилловчи ростлагичлар ростланувчи миёдорнинг берилган қийматга (маълум даражадаги хато билан) тенглашишини таъминлайди. Программали ростлагичлар маҳсус программали топширик бергич ёрдамида ростланувчи миёдорнинг вақт бўйича аввалдан маълум бўлган программа (юнуни) бўйича ўзгаришини таъминлайди. Бу программа технологик регламент талабларига мувофиқ тузилган бўлади. Кузатувчи ростлагичларда ростланувчи миёдорнинг вақт бўйича ўзгариши ростлагич топширик бергичга билвосита таъсир қилувчи бошқа катталиктининг ўзгаришига мос бўлади.

8.2. Пропорционал ростлагичлар.

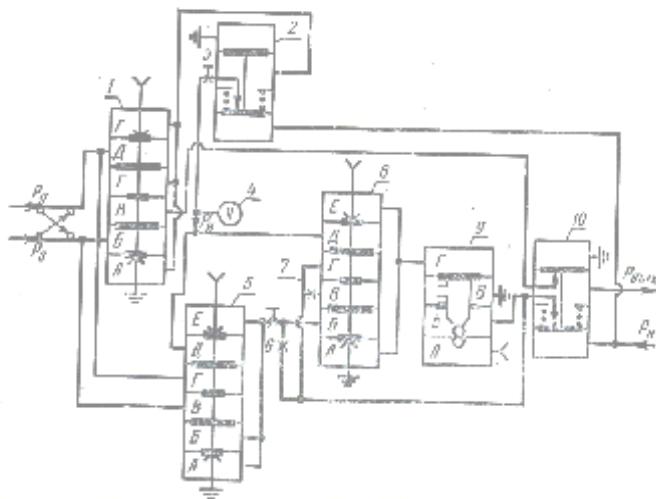
Пропорционал ростлагичлар деганда ростловчи органнинг ростланувчи параметри ва топширилган миқдор орасидаги фарққа нисбатан пропорционал силжиши тушунилади. Ростланувчи параметрнинг вақт бўйича ўзгариши ва ростловчи органнинг силжиши бир қонун бўйича амалга ошади. Ростланувчи параметрнинг ҳар бир миқдорига ростловчи органнинг маълум бир ҳолатига мос келади.

ПР 2.5 пропорционал ростлагич. ПР 2.5 ростлагич ростланувчи параметрни берилган катталикда ушлаб туриш мақсадида чиқишида ижро этувчи механизмга таъсир этувчи узлуксиз сигнал олиш учун мўлжалланган. Асбоб иккиламчи асбобнинг қўл билан топшириқ бергичи ёки стандарт пневматик сигналли бошқа қурилмадан масофадан туриб топшириқ олевчи ростлагичдан иборат (8.1-расм).

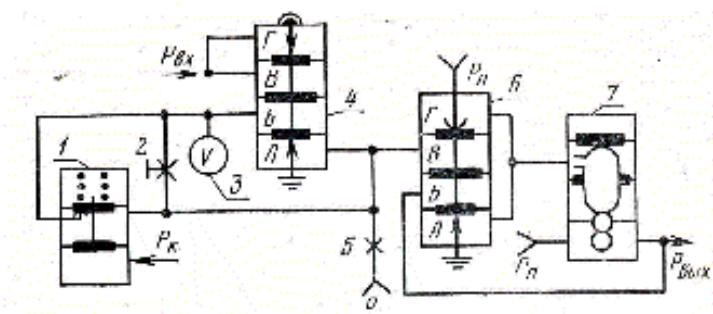
Ростлагич иккита таќќослаш элементлари 1 ва 3, дросселли сумматор 2, қувват кучайтиргичи 4, учирувчи реле 5, қўл билан топшириқ бергич 6 лардан иборат. Топшириқ бергич ва ўлчов асбоболаридан келган P_t ва P_3 сигналлар таќќослаш элементи 1 нинг мемраналарига таъсир этади (манфий камера В, мусбат камера Б) ва тескари алоқа мемраналарида ҳаво босими ҳосил қилган куч (камера А) билан мувозанатлашади.



8.1-расм. ПР 2.5 пропорционал ростлагичнинг принципиал схемаси.



8.2-расм. Пропорционал-интеграл ростлагичнинг принципиал схемаси.



8.3. –расм. Аввалдан таъсир ростлагичи схемаси – ПФ-2.1

Таққослаш элементи 1 нинг P^1 чиқиши босим ўтказувчанлиги β бўлган дросселли сумматор 2 нинг ростланувчи дроссли орқали таққослаш элементи 3 нинг а камераси-га боради, худди шу камерага ўтказувчанлиги α бўлган дросселли сумматор 2 нинг ўзгармас дроссли орқали $P_{чик}=P^{IV}$ чиқиши босими ҳам келади. Таққослаш элементи 3 нинг чиқиши босими қувват кучайтиргичи ёрдамида кучайтирилади ҳамда иккинчи таққослаш элементи билан манфий тескари алоқада бўлади. Системада ҳосил бўладиган автотебранишларни йўқотиш мақсадида таққослаш элементи 3 га иккита тескари алоқа киритилган: В камерага манфий ва Б камерага мусбат. Система мувозанати бузилган ҳолларда рўй берадиган автотебранишлар мусбат тескари алоқа йўлига ўрнатилган ўзгармас дроссель билан тўхтатилади. Қўл билан бошқаришга ўтиш мақсадида ростлагични узиш учун ўчирувчи реле 5 дан фойдаланилади. ПР2.5 ростлагич ПВ10.1Э, ПВ10.1П, ПВ10.2Э, ПВ.2П, ПВ3.2 типидаги иккиламчи асбоблар билан биргаликда ишлайди.

8.3. Интеграл ростлагичлар.

Интеграл (астатик) ростлагичлар деб ростланаётган параметр топширилган қийматдан четга чиқариш ростловчи органнинг ростланувчи параметр четга чиқишига пропорционал тезлиқда харакат қилишига айтилади. Астатик ростлагичлар ишлатилганда ростланувчи параметрнинг мувозанат қиймати нагруззага боғлиқ эмас ва статик хато нолга тенг бўлади. Агар ростланаётган катталик берилган қийматидан четга чиқса астатик ростлагич ростловчи органи ростланувчи катталик қиймати топширилган даражага етгунча харакатга келтириб туради.

Ўзининг динамик хусусиятлари жиҳатидан интеграл ростлагичлар турғун эмас, шунинг учун ҳам улар мустақил қурилма сифатида ишлаб чиқарилмайди.

8.4. Пропорционал-интеграл (изодром) ростлагичлар.

ПР3.21 ростлагичнинг вазифаси ПР 2.5 ростлагичнинг вазифасига ўхшашиб. У таққослаш элементлари I, III, VI, дроселли сумматор II, қувват кучайтиргич IV, узувчи релелар V, VII ва сиғим VIII дан иборат (8.2- расм). Бу ростлаш блоки иккита: пропорционал ва интеграл қисмлардан тузилган. Уларнинг киришига датчикдан ростланаётган катталикнинг пневматик сигнални P_n ва иккиламчи асбобга ўрнатилган топшириқ бергичдан ростланувчи катталикнинг берилган қиймати келиб, $0,2 \dots 1 \text{ кг}/\text{см}^2$ оралиқда бўлади. Блокнинг пропорционал қисми ғалаёнланишдан сўнг харакатга келиб, унинг ўзи эса сумматор I, III ва дроселли сумматор II дан тузилган. ПР3.21 ростловчи блокининг интеграл қисми сумматор VI ва кучайтириш коэффициенти $K=1$ бўлган биринчи даражали апероидик звенодан тузилган бўлиб, пневматик интегралловчи звенодан иборат. Пропорционал ва интеграл қисмларнинг чиқиши сигналлари ячейка II да қўшилади. Бунинг учун интегралловчи звенонинг чиқиши ячейка II нинг I ва III сумматорлари киришига берилиши лозим.

Созлаш параметрларининг (кучайтириш коэффициенти - K_p , изодром вақти - T_i) ўзаро боғлиқ эмаслиги блокнинг мухим афзаллигидир. Кучайтириш коэффициенти (K_p) дроселли сумматордаги ўзгарувчи дроселнинг ўтказувчанлигини ўзгартириб ўрнатилади, дроселлаш диапозони $\Delta D=3000\dots 5$ чегарада ўзгаради, бу эса кучайтириш коэффициентининг қиймати $0,03 \dots 20$ бўлишига мос келади. Изодром вақти T_i апериодик звено таркибига кирган ўзгарувчи дроселнинг ўтказувчанлигини ўзгартириб ўрнатилади ва у 3 секунддан 100 минутгача бўлиши мумкин. ПР3.21 ростлагич ҳам ПР2.5 ростлагичи ишлайдиган иккиламчи асбоблар билан биргалиқда ишлайди.

Махаллий топшириқ бергич ПР3.22 ростлагичи ПР3.21 дан асбоб киришининг топшириқ линиясида қўл билан топшириқ бергич борлиги билан фарқланади.

ПР3.26 ва ПР3.29 ростлагичлари керак бўлган дросселлаш диапозонини ўрнатиш имконини берувчи қайта қўшгич билан таъминланган. Қайта қўшгичнинг учта қайд қилинган холати бор:

I. ДД=2 ... 50% , II. ДД=50 ...200% , III. ДД=200 ... 800% .

$T_i = 0,025$ минутдан ∞ гача ўзгари. ПРЗ.29 ростлагици ПРЗ.26 дан махаллий топширик бергичи борлиги билан фарќ қилади.

Түгри чизиқли статик тавсифномали ПР3.21 ва ПР3.32 ростлагичларида дросселлаш диапозонини 2 ... 3000% гача созлаш мумкин.

ПР3.23 ва ПР3.33 нисбат ростлагичлари иккита параметр нисбатини ушлаб туриш мақсадида ижро этувчи механизмга борувчи узлуксиз ростлаш таъсирини олиш учун хизмат қилади. Ростлагичларда нисбат звеноси бўлиб, унга доимий дроссель, ростловчи дроссель ва топшириқ бергичлар киради. Нисбатни созлаш чегараси 1:1 дан 5:1 гача ёки 1:1 дан 10:1 гача. ПР3.24 ва ПР3.34 нисбат ростлагичлари иккита параметр нисбатини учинчи параметр бўйича тўғрилаш билан ушлаб туриш мақсадида ижро этувчи механизмга борувчи узлуксиз ростлаш таъсирини олиш учун ҳизмат қилади.

8.5. Пропорционал-дифференциал ростлагичлар.

Агар ростлаш обьектида юкланишнинг ўзгариши тез ва кескин шунингдек, кечикиш катта бўлса изодром ростлагичлар талаб этилган ростлаш сифатини таъминлай олмайди, яъни бу ҳолда уларда катта динамик ҳаёо ҳосил бўлади. Ростлаш жараёнини параметрнинг ўзгариш тезлигига боғлик бўлган қўшимча кириш сигнални воситасида яхшилаш мумкин. Кечикиши сезиларли бўлган обьектларда технalogик жараёнларни ростлаш учун ПД-ростлагичларни ишлатиш маъсаддага мувофиқдир.

Агар дифференциал қисм ростловчи таъсирнинг бошқа қисмларига қўшилса тўғри (аввалдан таъсир), айрилган ҳолда эса тескари аввалдан таъсир бўлади. Тўғри аввалдан таъсир ростлагичи ПФ2.1 ростлаш занжирига берилган катталиқдан параметрнинг четга чиқиш тезлигига мос таъсир киритиш учун мўлжалланган (8.3-расм).

Сиқилган хажмдаги хавонинг кириш сигналы (ростлагич ёки датчикдан) таққослаш элементи IV нинг В ва Г камераларига боради ҳамда инерцион звено (ростланувчи дроссель II ва сиғим III) орқали ўша элементнинг В камерасига берилаётган таъминловчи хаво босими билан мувозанатлашади. Чиқиш камераси А кузатувчи система схемаси асосида уланган. Агар параметрнинг четга чиқиш тезлиги ноль ёки нолья яқин бўлса, таққослаш элементи IV нинг чиқишида кириш сигналы $P_{кир}$ кузатилади. Агар босим ўзгара бошласа, масалан, ўзгармас тезликда ортса, у ҳолда Б камеранинг олдида дроссель-каршилик II борлиги туфайли В ва Г камера мембранасидаги босимлар йиғиндиси Б ва А камеранинг мембраналаридағи кучланишдан катта бўлади. Натижада таққослаш элементи IV даги C_1 сопло беркилиб, А камерада босим кескин ошади. Чиқишида киришдаги босимдан илгариловчи сигнал пайдо бўлади. Илгарилаш катталиги киришда босимнинг ўзгариш тезлиги ва аввалдан таъсир дросселининг қанчалик очиқлигига боғлик. Таққослаш элементи IVдан

чиққан сигнал элемент V ва қувват кучайтиргичи VI дан ташкил топган кучайтиргичнинг киришига боради. У таққослаш элементи кучайтиргичнинг хатосини йўқотишга хизмат килади. Учириш релеси I аввалдан таъсир дросселини беркитишга мўлжалланган. Буйруқ босими $P_k=0$ бўлганда C_2 сопло ёпиқ бўлиб, Б камерага хаво аввалдан таъсир дроссели орқали ўтади. Ростлагични ўчириш учун иккиласми асбобдан буйруқ босими P_k берилиб, бунда C_2 сопло очилади ва кириш сигнални ($P_{кир}$) бевосита Б камерага келади. Бу ҳолда таққослаш элементи IV га келувчи учала сигнал ўзаро тенг, чиқищдаги босим эса киришдагига тенг бўлади. Аввалдан таъсирни 0,05 ... 10 минутгача оралиқда созлаш мумкин.

8.6. Гидравлик ростлагичлар

Гидравлик ростлагичларда сувдан олинадиган энергия хисобига сувни тарқатиш жараёнини автоматик ростлаш ва оқимни меъёрлашни амалга ошириш мумкин.

Суғориш тизимларида сув тарқатишни автоматлаштиришда қўлланувчи затвор автоматларнинг бир неча тури мавжуд, сарфни затвор автоматик, «Нейрник» типидаги затвор автоматлар, қилинарли, тўғри харакатланувчи автоматик затворлар ва бошқалар.

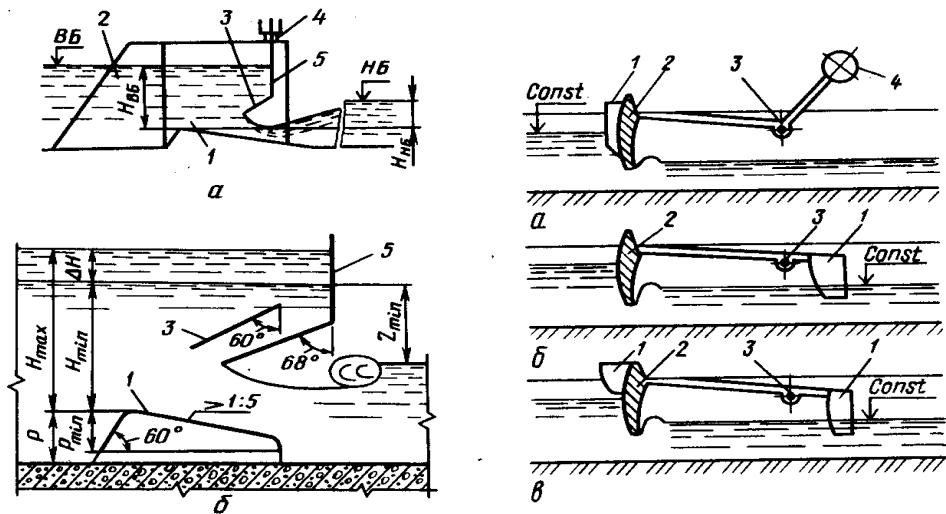
«Нейрник» типидаги автоматик затворларга бир хил холатга ўрнатилган гидравлик затвор-ростлагичлар бўлиб, бу ҳолда затворни холати ростланувчи сатға мос келувчи нуқта атрофида бўлади.

Бу затворлар ёрдамида 3 хил усулда сатғни ростлаш мумкин. Юқорида бъеф бўйича ростлашни амалга оширувчи автомат-затвор пастки бъеф бўйича ростлашни амалга оширувчи ҳамда аралаш ростлашни амалга оширувчи затвор автоматларни схемаси 8.4 - расмда берилган.

Юқорида бъеф бўйича ростлашда битта датчик ўрнатилган бўлиб, ўрнатилган сатғда затвор бир тарафдан қарама-қарши лекин бир бирига танг моментлар таъмирида, яъни затворни оғирлигидан ҳосил бўлувчи момент ва қарши юқ моменти хисобига иккинчи тарафдан сатғ датчикига кўрсатилувчи гидростатик босим таъсирида ўз ҳолатида яъни баланс ҳолатида бўлади.

Агар затвор олдидағи сатғ кўтарилса ёки пасайса тенглик йўқолади ва затвор берилган сатх ўз ҳолига қайтиши учун зарур бўлган катталикка очилади. Ростлаш жараёнида турли тебранишларни йўқотиш мақсадида затворлар таркибиға мойли амортизаторлар киритилади.

Пастки бъеф бўйича сатғни стабеллаш затвори хам шу тартибда харакатланади, лекин сатғ датчиги пастки бъеф тарафидан ўрнатилади.

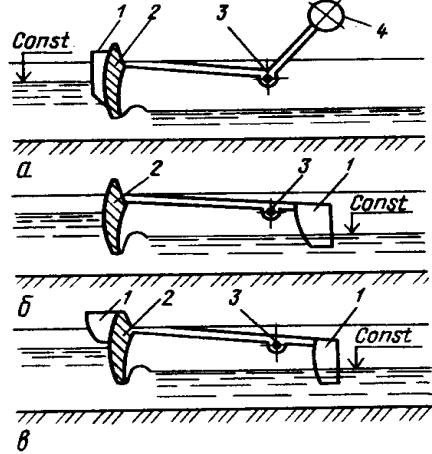


8.4-расм. Сув сарфини автоматик түсқици схемаси: а) битта тусқиичли; б) құшалоқ тусқиичли; 1- сув чиқарувчи қисим; 2- сув тағидаги деворлар; 3- құшалоқ әгилган казироклар; 4- күтартувчи механизм; 5- суриловучи түсқиич;

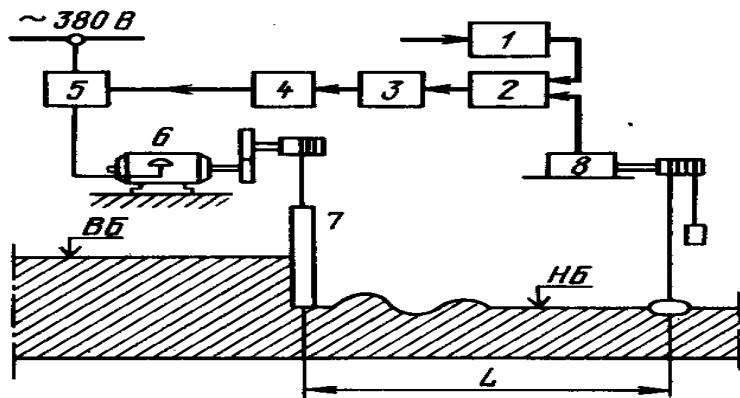
Аралаш ростловчи автомат затвор нормал иш жараёнида пастки сатѣ бўйича ростлашни амалга оширади, агар сув сатѣни юқори бъеф бўйича кўтарилиб кетса, ёки сув етишмаслиги натижасида келса сув қўриб қолиши кузатилса автоматик равишда юқори бъеф бўйича ростлаш амалга оширилади. Бундай затворлар маҳсус камерага жойлаштирилган иккита сатѣ датчигига (мембранали пукак) эга: уларнинг бири юқори, иккинчиси пастки бъеф билан боғланган. Юқори бъеф датчиги белгиланган сатѣ юқорига кўтарилиганда затворни очади, шунингдек сатѣ минимал қийматга эришганда уни ёпади. Бир вақтни ўзида пастки бъеф камерасидаги датчик унинг белгиланган сатѣни ушлаб туради.

ГТИларни автоматлаштиришда сувни сатѣни текис затворлар ёрдамида пастки бъеф бўйича стабиловчи регуляторнинг таркибий схемасини қўриб чиқамиз (8.6.-расм). Сувни берилган сатѣни 1-топширик бергач (задатчик) ёрдамида белгилади ва 2-элементда амалда мавжуд сатѣ билан солиштирилади.

Агар белгиланган сатѣдан четга чиқиши мавжуд бўлса 2-солиштириш элементи 3-кучайтириш блоки (ноль-орган) ёрдамида 5-ишга туширгич орқали 6-электр юритилгани харакатга келтиради. Буни натижасида сатѣ ўзгариши қиймати ишорасига кўра 7-затвор тенгизлизик йўқотилгунча ва белгиланган сатѣ ўрнатилгунча очилади ёки ёпилади.



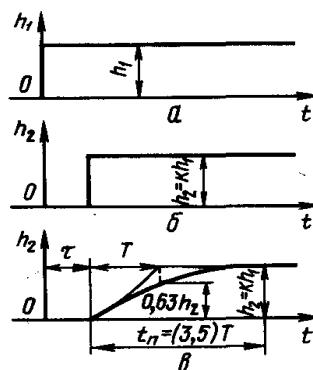
8.5-расм. Сувни сатѣни меъёрловчи «Нейрпик» типидаги гидравлик түсқиичларнинг схемаси: а) юқори бъеф бўйича; б) пастки бъеф бўйича; в) аралаш ростловчи; 1-қалкович; 2- түсқич; 3- айланиш ўқи; 4- қарши юқ;



8.6. – расм. Сувни сатхи пастки бъеф бўйича стабилловчи регуляторнинг тартибий схемаси.

Схемадан кўринадики, ёпиқ занжирли ростлаш тизими таркибига каналнинг ўлчаш ва ростлаш элементлари 8-сатҳ датчиги ва 7-затвор орасидаги масофага эга бўлган қисми киради. Бу масофа бир неча ун ёки юзлаб метр масофани ўз ичига олиши мумкин. Шунинг учун бу ҳолда 8-датчик оралиги билан ўлчанганд масофа билан 7-затвор оралигидаги бошлангич масофа оралигига кечикиш вақти пайдо бўлади. Шунинг учун ростлаш схемасига пропорционал-импульсли ростловчи орган – 4 киритилиши мақсадга мувофиқдир. Бу ростлагич ростлаш вақтида кечикиш вақтини йўқотишга хизмат қиласи. Бундай оралиқда ростлаш жараёни тўхтатилади ва затворнинг электр юритмаси ўчирилади. Бундай ростлагич пропорционал - интеграл ростлагич деб юритилади, чунки бу ҳолда берилган импульслар вақти келишмаслик вақтига пропорционал равишда ўзгариади.

Шундай қилиб, бундай сув тарқатишни автоматик бошқарув тизимларида бошқарув обьекти соғ кечикиш вақтига эга бўлгани учун импульсли АРСларини кўллаш мақсадга мувофиқдир.



8.7-расм. Каналдаги сугориш тизими ростланувчи параметрининг ўзгариш тавсифномаси.

Суғориш канали бошқарув обьекти сифатида соф кечикишдан ташқари инерцион кечикишга эга. Шунинг учун у кечикиш вақтига эга бўлган даврий инерцион бўғин кўринишида берилиши мумкин (T - вақт доимиси). Бу ҳолда вақти тавсифномалари канални сатҳини ростлаш тизими учун 8.7 - расмда келтирилган кўринишида берилиши мумкин. Агар n -кириш катталиги нолдан биргача сакрашсимон равища ўзгарса 2-чикиш сигнали ҳам тоза кечикиш вақти билан сакрашсимон тарзда ўзгаради (t - вақти билан) (8.7-расм, а, б). Умумий ростлаш вақти t у кириш сигналиниң ўрнатилган вақтигача бўлаган катталикни ўз ичига олади (в) $t+(3....5)$ T , бу ерда иккинчи қўшилувчи инерцион кечикиш вақти хисобланади.

9 - боб. Автоматик бошқариш тизимлари ва техник воситаларининг пухталиги

9.1. Пухталик хақида тушунчалар ва унга таъсир қиладиган катталиклар

Параметрларниг кўзда тутилмаган номиналдан оғиши ва, айни́са, рослаш таркибидаги хеч бўлмаганда бир элементнинг ишдан чиқиши АРС нинг номинал ишини изидн чиқаради, кўпинча бутун системани ишдан чиқаради. Элементар параметрларниг ўзгариш сабаблари ҳар ҳил. Хар бир элемен маълум материал ва маълум (номинал) иш шароити учун ҳисобланади, шунинг учун элементар параметрларниг олинадиган қийматлари айrim шартларни ҳисобга олмаганда ани́к ва бир ҳил бўлади. Аммо элементарни тайёрлаш жараёнида элементларниг хақи́кий параметрлари ҳисобланган қийматлардан фарк қилиди, бу эса параметрдаги номослик сабаби бўлади. Айни́са, элементарларни ишлатиш ваќтида катта оғишилар пайдо бўлиш мумкин, бу оғишиларниг қиймати шунчалик катта бўлиши мумкинки, нормал иш ну́ктаи назаридан йўл қўйилган чегарадан чиқади.

Масалан АРС га кирадиган кучайтиргичнинг кучайтириши коэффициентининг камайиши статик хатонинг катталашишига сабаб бўлади ва аксинча, кучайтириш коэффиценти орти́ча катталашганда турѓунликнинг йўқолишига ва хатто ростлаш сифатининг ёмонлашувига олиб келади.

Элементлар параметрларниг сочилиш сабаблари технологик ва эксплуатацион сабабларига бўлинади.

Технологик сабабларга турли рухсатлар туфайли келиб чи́ккан четга чиқишилар киради: 1) элемент тайёрлаган материалнинг хоссалари туфайли бўлган рухсат, масалан, ўтказгичнинг солиштирма қаршилиги ёки ферромагнит материалнинг магнит киритувчанлиги маълум қийматга эга бўла олмайди. Улар одатда номиналдан орти́к ёки кам томонга рухсат билан берилади; 2) элементар деталларниг ўлчамларига бериладиган рухсат, масалан, механикавий звенолар срасидаги бўшликларга бериладиган рухсат ва хоказо.

Кўрсатилган сабаларнинг таъсирини камайтириш учун элементларниг конструкциясида ростлаш мосламалари (ўзгарувчан қаршиликлар, си́гим ва хоказолар) бўлиши мумкин:

булар элементнинг параметрларини маълум чегарада ўзгаришиш ва зарур қийматни ўрнатишга имкон беради. Шуниси мухимки, системани бундай ростлаш параметрларга бўлган рухсатларни фаќат маълум ташки шароитлардагина қисқартира олади.

Эксплуатацион сабабларга: ташки мухитнинг таъсири, энергия манбаи холатиниг таъсири, хизмат қўрсатиш сифати, эскириш ва ёйилиш киради.

Ташки мухит, айни́са, қишло́к хўжалик ишлаб чиқаришида элементларни ва бутун системани ишлатиш ваќтида мухит харорати, хавонинг зичлиги, намлиги, газ таркиби ўзгаради. Буларнинг хаммаси аввало алоҳида деталлар ва бутун элемент параметрланинг (ўтказгичлар солиштирма

́каршилигининг, иш сую́клиги ́ковушо́клигининг ва хоказоларнинг) ўзгаришига сабаб бўлади.

Системани таъминловчи энергия манбанинг ћолати хам элемент параметрларига жиддий таъсир этади. Масалан, манба кучланишининг кўтарилиши реленинг ёки магнит ишга тушургичнинг ишга тушиш ваќтини қисқартиради, сую́клик босимининг ошуви эса гидравлик кучайтиргич поршенинг силжиш тезлигини оширади.

Автоматик системаларнинг элементларини тўғри ишлтиш учун ю́кори малакали хизмат кўрсатувчи ходимлар талаб этилади.

Элементларнинг параметрлари уларнинг эскириши ва ейилиши натижасида ћам номиналдан четга чиқади. Деталлар нисбатан секин эскиради ва ейилади. Элементлар ишлатишнинг бошлангич даврида эскиради, шунинг учун турли вазифаларни бажарувчи муҳим детталлар (масалан, электрон лампалар) завводан чиқарилишидан олдин "сунъий эскиртирилади".

Хар бир элементга кафолатли ишлаш муддати белгиланади, бу муддат тугагач эскириш тезлашади ва у хаќиќий ћолати ќандайлигидан ќатъй назар, алмаштирилиши лозим.

9.2. Элементларнинг пухталигини ани́клаш ва мустахкамлигини ошириш йўллари.

Элемент ёки деталнинг пухталиги дейилганда элемент деталнинг маълум давр ичida (масалан профилактик ремонтлараро даврда) бузилмай (радсиз) ишлаш эҳтимоллиги тушинилади. Элеметларнинг ва бутун АРС нинг пухталиги умуман ќуйидаги миќдорлар: ишламай ќўйиш хавфи, ўртacha иш ваќти, икки рад орасидаги ўртacha иш ваќти, радсиз ишлаш эҳтимоли билан характерланади. Рад деганда элемент ёки деталь параметрларнинг йўл ќўйилган чегарадан кутилмагандага четга чиқиши ёки уларнинг тўла ишдан чиқиши тушунилади.

Бир типли элементлар рад этишининг хафлилиги уі қўриб чиқилаётган ваќт интервали бошланмасдан ишдан чиқган деталлар умумий сониниград этмай ишлашни давом эттираётган элеменлар сонига нисбати билан ани́кланди:

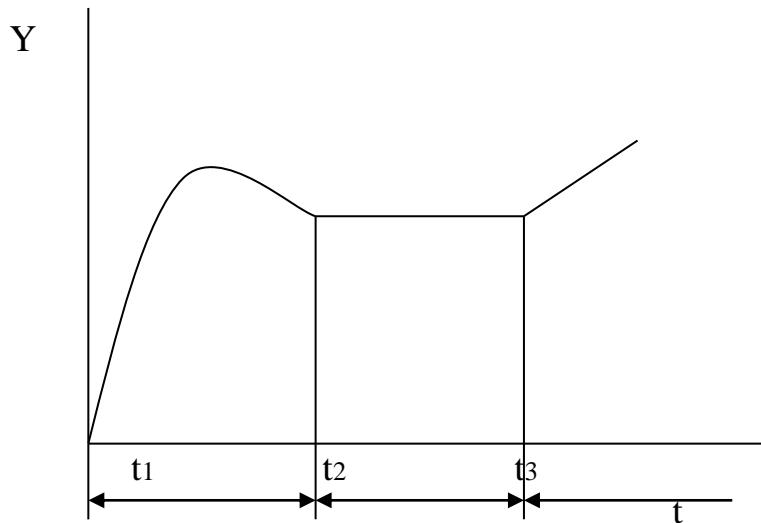
Эгри чизик уч даврга бўлинади: биринчи давр t_1 ваќтга тенг бўлиб, бундан рад этиш ортиқ даражада хавфli бўлади ва бу ваќтда барча ишлаб чиқариш нуќсонлари ћамда хатолари ани́кланди; t_2 ваќтга мос иккинчи даврда радлар сони нисбатан кам бўлади ва бу сон амалда ўзгармасдан ќолиб, система нормал ишлайди; t_3 ваќтга мос учинчи даврда элементларнинг ќонуний ейилиши ва эскириши туфайли содир бўладиган рад этишлар хавфи ошади.

Бир типли элементлар рад этишининг хафлилиги Y_i қўриб чиқилаётган ваќт интервали бошланмасдан ишдан чиқган деталлар умумий сониниград этмай ишлашни давом эттираётган элеменлар сонига нисбати билан ани́кланди:

$$Y_i = (\dots n_i) / (N_0 - n_i) x .. t_1 \quad (9.1)$$

Бунда, $\dots n_1$ – вақт интервалида радиэтган деталлар сони;
 N_0 – деталларнинг дастлабки сони;
 $N_0 - n_i$ – кўриб чиқилаётган вақт интервали бошланганда тузуклигича қолган деталлар сони.

Элементлар радиэтини хавфлилиги Y_i нинг вақт t га боғликлиги 19.1-расмда ифодаланган.



9.1-расм. Элементлар радиэтини хавфлилигининг боғланиш графиги.

Эгри чизиқ уч даврга бўлинади: биринчи давр t вақтга тенг бўлиб, бундан радиэтини ортиқ даражада хавфли бўлади ва бу вақтда барча ишлаб чиқариш нуқсонлари юнамда хатолари аниқланади; t_2 вақтга мос иккинчи даврда радиэтини нормал ишлайди: t_3 вақтга мос учинчи даврда элементларнинг қонуний ейилиши ва эскириши туфайли содир бўладиган радиэтини хавфи ошади.

Хар ёйсининг узилма ишлаш вақти t_1, t_2, \dots, t_p булган P деталларнинг ўртача бузилмай ишлаш вақти ёйидигича аниқланади:

$$t_{упт.} = (t_1 + t_2 + t_3 + \dots + t_p) / P \quad (9.2)$$

Радиэтини хавфлилиги билан иккинчи давр учун ўртачаа бузилмай ишлаш вақти орасида ёйидиги боғланишни ёзиш мумкин ($= \text{const}$, деб юносбланади).

Қўшни икки радиэтини орасидаги ўртача вақт ёйидвгича аниқланади:

$$t_{упт.}^1 = (t_1 + t_2 + t_3 + \dots + t_n) / n \quad (9.3)$$

бунда t_1 - биринчи радиэтини ишлаш вақти:

t_2 - биринчи ва иккинчи рад этишлар орасида ишлаш вақти:

t_n - $n-1$ ва n - рад этишлар орасида ишлаш вақти.

n - рад этишларнинг умумий сони.

Бузилмай ишлаш эҳтимоллиги деганда система (детал, элемент) белгиланган давр ичидага маълум режим шароитида ишлатилганда рад этишнинг содир бўлмаслик эҳтимоллиги тушунилади.

Айрим деталларнинг пухталигини уларнинг юкламаси (электрик механикавий термик юкламасини) камайтириш ҳисобига хам, такомиллашган материаллар, технологиядан фойдаланиш ва тайер буюмларни синчиклаб назорат қилиш ҳисобига хам ошириш мумкин. Бу тадбирлар ёки габаритларни катталаштириш билан ёхуд нархни анча ошириш билан боғлиқ. Пухталиникни оширишнинг иккинчи йўли резервлашдир. Умумий ва айрим резервлаш бўлади.

Умумий резервлашда ҳар қайси ростлагич ёки унинг бирор қисми худди шундай ростлагич ёки унинг қисми билан резервланади. Резерв ростлагичлар сони ростлагичнинг вазифсига қараб исталганча бўлиши мумкин. Резерв ростлагични ишга тушириш учун автоматик қурилма бўлиши шарт. Асосий ростлагич ишдан чиқканда бу қурилма автоматик тарзда ишга тушиши лозим.

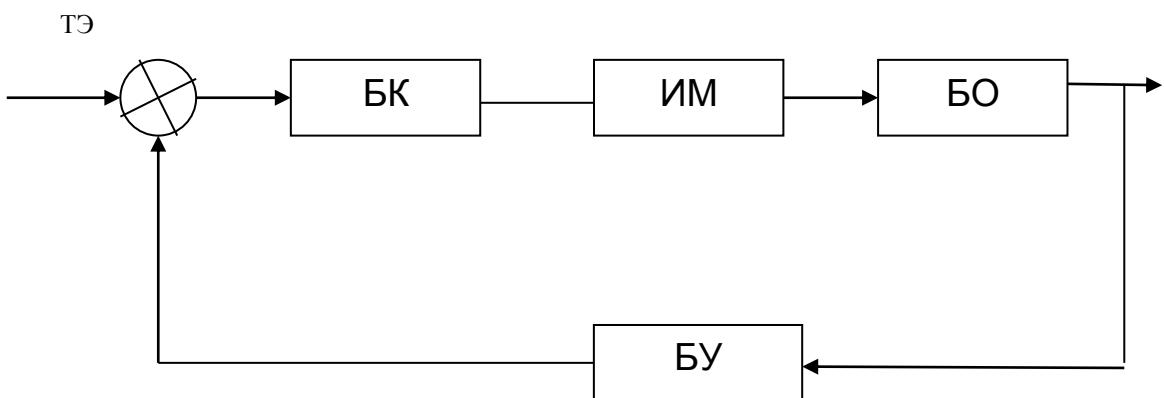
Айрим резервлашда ростлагич элементларининг ҳар бири ёки унинг қисмлари худди шундай элементлар билан мустакил резервланади.

Системанинг пухталигини оширишда автоматиканинг электр схемаларни такомиллаштириш ва соддалаштириш хам муҳим ахамият касб этади. Бу усул кенг қўлланилади, чунки қурилмаларнинг пухталигини оширади, вазнини, габаритларини ва нархини камайтиради. Муҳим АРС ларда рад этишларнинг оқибатини чекловчи схемалар қўлланилади, шунинг учун хар қандай элемент ишдан чиқканда ҳам авария содир бўлмайди.

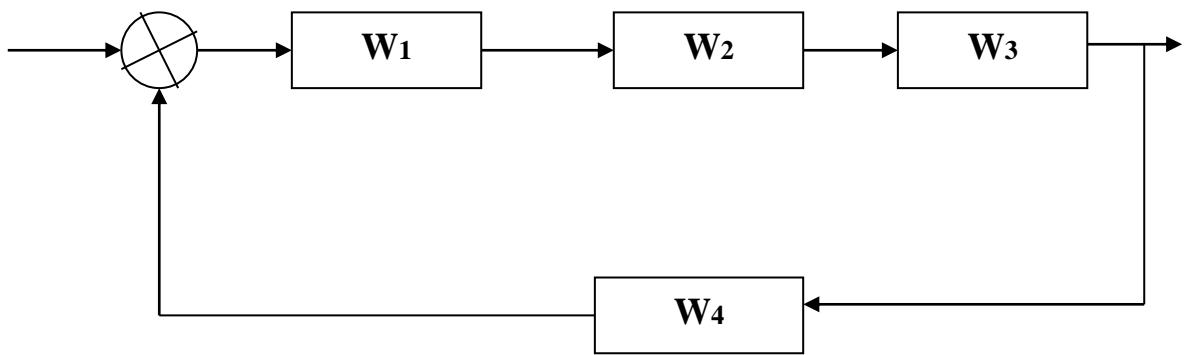
Кўриб чиқилган усуллардан ташқари амалда кўпгина бошқа усуллари хам мавжуд бўлиб, уларни қўлланиши аниқ иш шароитларига боғлик бўлади.

"АВТОМАТИКАНИНГ ТЕХНИК ВОСИТАЛАРИ "
фанидан
"ТЕСТ" саволлари

1. Техника тарихида баринчи маълум булган автоматик курилма ким томонидан ва качон яратилган?
 - а) И.Ползунов,1765й.
 - в) Ф.Максвелл,1868й.
 - с) И.Ньютон,1773й.
 - д) Попов,1904й.
 - е) Шарл,1878й.
2. Автоматик ростлашнинг асосий принциплари ким томонидан ва качон яратилган?
 - а) И.Ползунов,1765й.
 - в) Ф.Максвелл,1868й.
 - с) И.Ньютон,1773й.
 - д) Попов,1904й.
 - е) Шарл,1878й.
3. Кишлок ва сув хужалигини автоматлаштириш жараёни нечта даврга булинади?
 - а) 1
 - в) 2
 - с) 3
 - д) 4
 - е) 5
4. Автоматиканинг функционал схемалари нималарни ифодалайди?
 - а) автоматик тизимларни динамик хусусиятларини,
 - в) курилма ва элементларни бир –бирига боғликлигини,
 - с) курилмани алоҳида элементларини электр боғланишини,
 - д) курилмалар орасидаги боғликларни,
 - е) курилманинг кетма-кетлигини.
5. Автоматиканинг структуравий схемалари нималарни ифодалайди?
 - а) автоматик тизимларни динамик хусусиятларини,
 - в) курилма ва элементларни бир –бирига боғликлигини,
 - с) курилмани алоҳида элементларини электр боғланишини,
 - д) курилмалар орасидаги боғликларни,
 - е) курилманинг кетма-кетлигини.
6. Куйидаги расмда кандай турдаги автоматика схемаси курсатилган?
 - а) функционал,
 - в) структуравий,
 - с) принципиал,
 - д) монтаж,
 - е) технологик

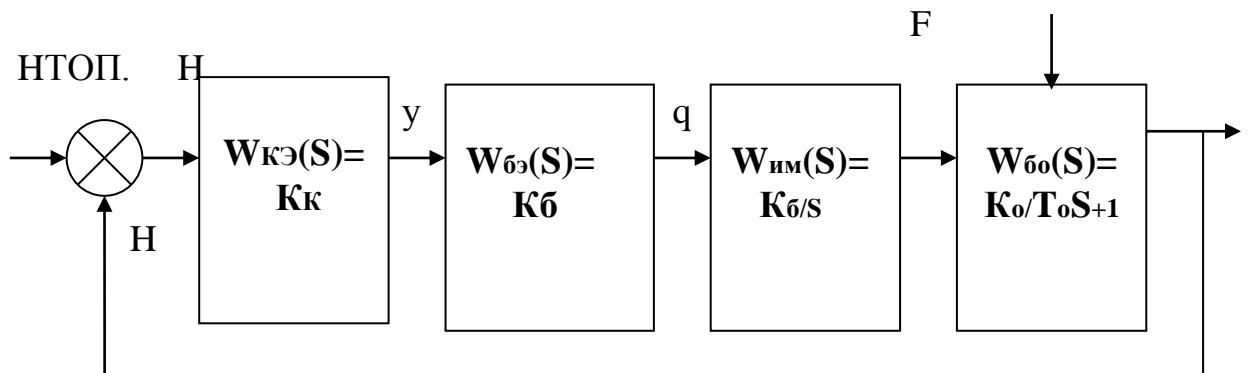


7. Куйидаги расмда кандай турдаги автоматика схемаси курсатилган?
 - а) функционал,
 - в) структуравий,
 - с) принципиал,
 - д) монтаж,
 - е) технологик



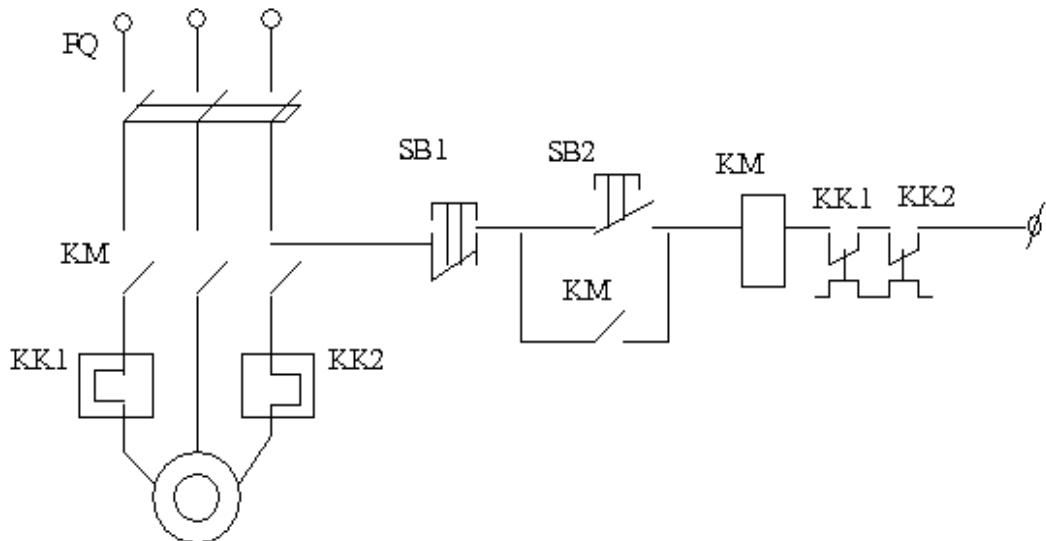
8. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика схемаси курсатилған?

а) функционал, в) структура, с) принципиал, д) монтаж, е) технологик



9. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика схемаси курсатилған?

а) функционал, в) структура, с) принципиал, д) монтаж,
е) технологик



10. Автоматик назорат килинадиган теплоэнергетик курсатгичларга кандай катталиклар киради?

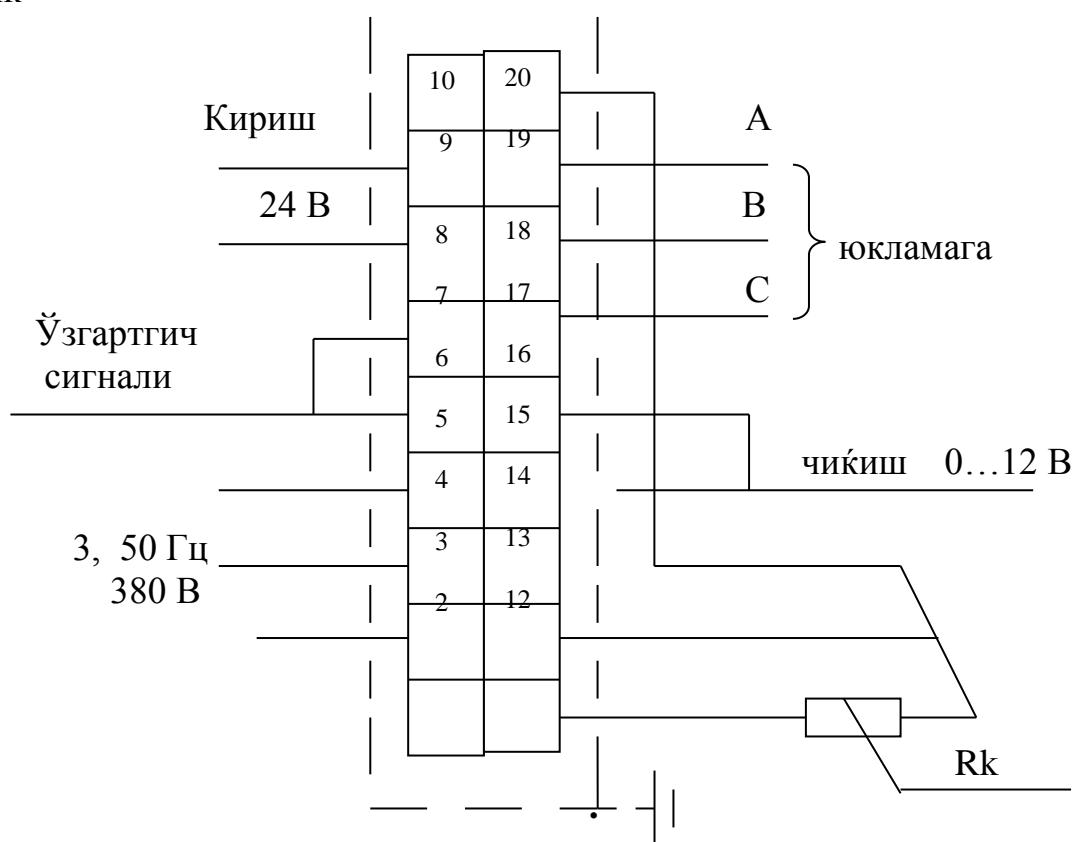
а) харорат, босим, сатх, сарф,
в) ток, кучланиш, кувват, кувват коэффициенти,
с) бурчак тезланиш, дефармация, куч, момент,
д) концентрация, тузилиши, таркиби,
е) намлик, зичлик, ёритилгандык, электр утказувчанлык,

11. Автоматик назорат килинадиган электроэнергетик курсатгичларга кандай катталиклар киради?

- а) харорат, босим, сатх, сарф,
- в) ток, кучланиш, кувват, кувват коэффициенти,
- с) бурчак тезланиш, дефармация, куч, момент,
- д) концентрация, тузилиши, таркиби,
- е) намлик, зичлик, ёритилганлик, электр утказувчанлик,

12. Куйидаги расмда кандай турдаги автоматика схемаси курсатилған?

- а) функционал, в) структура, с) принципиал, д) монтаж,
- е) технологик



13. Автоматиканинг технологик схемалари нималарни ифодалайди?

- а) автоматик тизимларни динамик хусусиятларини,
- в) курилма ва элементларни бир – бирига боғлиқлигини,
- с) курилмани алоҳида элементларини электр боғланишини,
- д) курилмалар орасидаги боғлиқликни,
- е) курилманинг кетма-кетлигини.

14. Автоматиканинг принципиал схемалари нималарни ифодалайди?

- а) автоматик тизимларни динамик хусусиятларини,
- в) курилма ва элементларни бир – бирига боғлиқлигини,
- с) курилмани алоҳида элементларини электр боғланишини,
- д) курилмалар орасидаги боғлиқликни,
- е) курилманинг кетма-кетлигини.

15. Автоматиканинг монтаж схемалари нималарни ифодалайди?

- а) автоматик тизимларни динамик хусусиятларини,
- в) курилма ва элементларни бир – бирига боғлиқлигини,

- с) курилмани алохига элементларини электр бөгланишини,
- д) курилмалар орасидаги бөгликтеги,
- е) курилманинг кетма-кетлигини.

16. Автоматик назорат килинадиган механик курсатгичларга кандай катталиклар киради?

- а) харорат, босим, сатх, сарф,
- в) ток, кучланиш, кувват, кувват коэффициенти,
- с) бурчак тезланиш, дефармация, куч, момент,
- д) концентрация, тузилиши, таркиби,
- е) намлик, зичлик, ёритилганлик, электр утказувчанлик,

17. Автоматик назорат килинадиган кимёвий курсатгичларга кандай катталиклар киради?

- а) харорат, босим, сатх, сарф,
- в) ток, кучланиш, кувват, кувват коэффициенти,
- с) бурчак тезланиш, дефармация, куч, момент,
- д) концентрация, тузилиши, таркиби,
- е) намлик, зичлик, ёритилганлик, электр утказувчанлик,

18. Автоматик назорат килинадиган физиковий курсатгичларга кандай катталиклар киради?

- а) харорат, босим, сатх, сарф,
- в) ток, кучланиш, кувват, кувват коэффициенти,
- с) бурчак тезланиш, дефармация, куч, момент,
- д) концентрация, тузилиши, таркиби,
- е) намлик, зичлик, ёритилганлик, электр утказувчанлик,

19. Кишлок ва сув хужалигига кулланиладиган узгартиргичлар неча гурухга булинади?

- а) 2 в) 4 с) 6 д) 8 е) 10

20. Аниклик даражаси буйича датчиклар кандай синфларга мувофик булади?

- а) 0,1-0,2-0,5-0,7-0,9-1,1
- в) 0,24-0,4-0,6-1-1,5-2,5-4
- с) 0,5-1,2-2-3-5-7
- д) 0,5-0,7-0,8-0,9-1,1-1,3
- е) 0,3-0,7-1,1-1,6-1,8-2-3

21. Датчик деб кандай воситага айтилади?

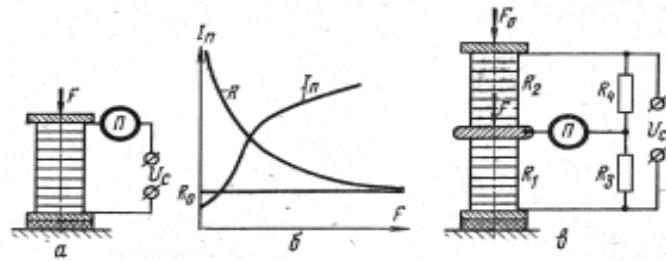
- а) назорат килинаётган катталикни электр сигналига айлантириб берувчи
- в) бошқарилаётган катталикни талаб килинган катталикка узгартирадиган
- с) кириш сигналини физик табиатини узгартирмай кучатириб бериладиган
- д) чикиш катталигини бир хилда ушлаб турадиган восита
- е) физик холатини узгартирадиган восита

22. Тензодатчик кайси принцип асосида ишлайди?

- а) деформацияга бөглик равишда ички каршилиги узгариши асосида
- в) хажмнинг узгариши асосида
- с) индуктивликнинг узгариши асосида
- д) сигимнинг узгариши асосида
- е) исикклик тасирида ички каршилигини узгариши асосида

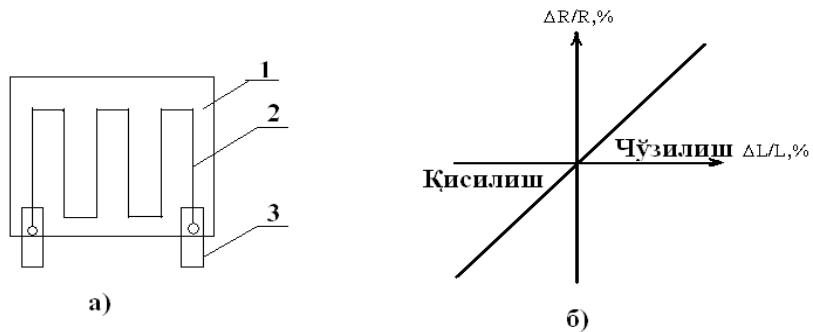
23. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилген?

- а) индуктив
- в) кумир
- с) магнитоэластик
- д) сигим
- е) тензометрик



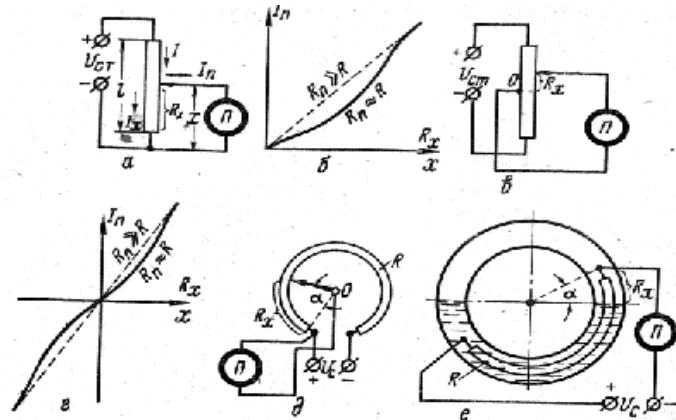
24. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилген?

- а) индуктив
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) сигим
- е) тензометрик



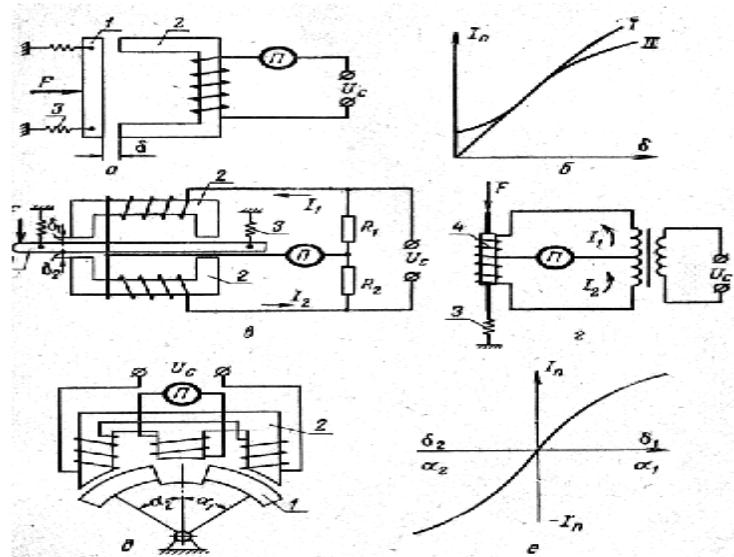
25. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилген?

- а) индуктив
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) сигим
- е) тензометрик



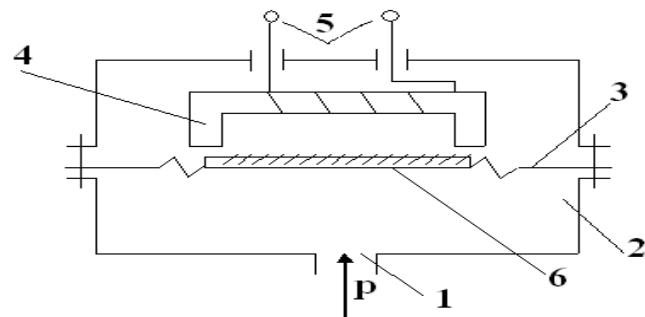
26. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилген?

- а) электромагнитли
- в) потенциометрик
- с) контактли
- д) сигим
- е) тензометрик



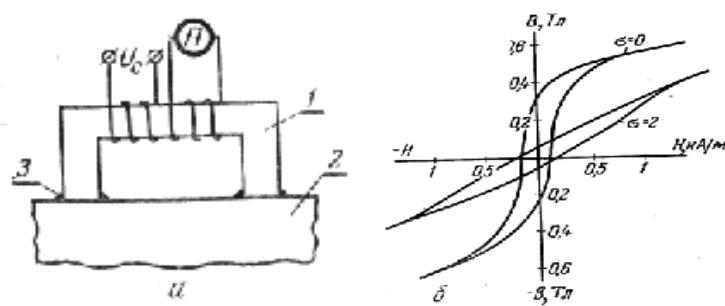
27. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- а) индуктив в) потенциометрик с) магнитоэластик д) сигим е) тензометрик



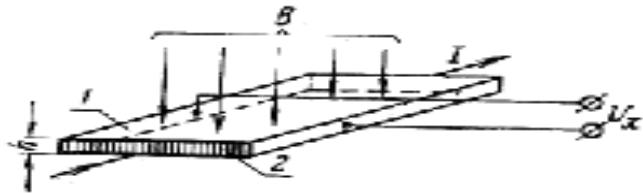
28. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- а) индуктив в) потенциометрик с) магнитоэластик д) сигим
е) тензометрик

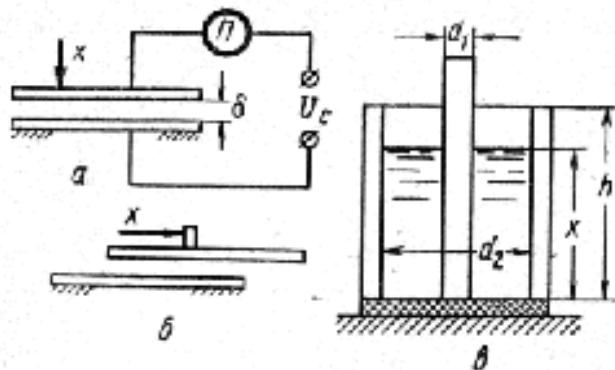


29. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

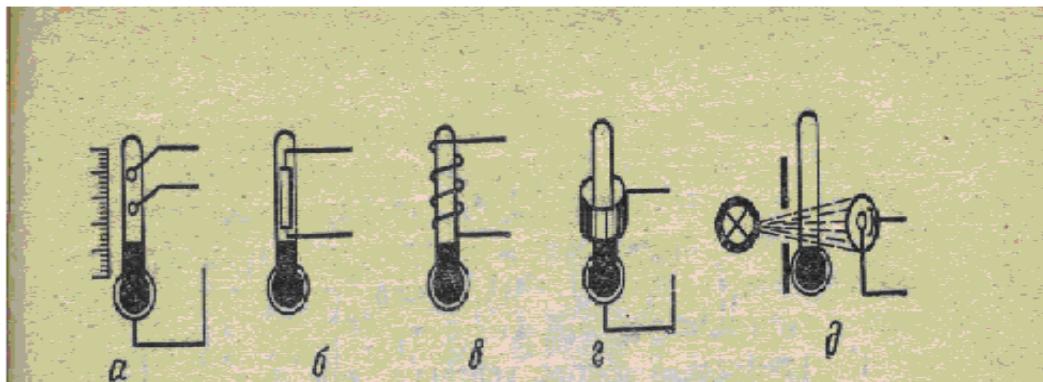
- а) индуктив в) Холл элементи с) магнитоэластик д) сигим
е) тензометрик



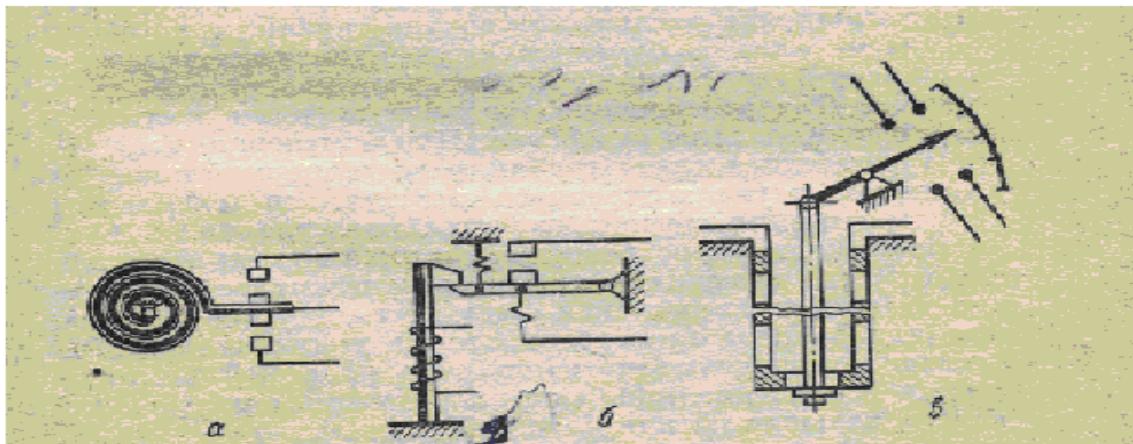
30. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- а) индуктив
 - в) потенциометрик
 - с) магнитоэластик
 - д) сигим
 - е) тензометрик



31. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- а) индуктив
 - в) потенциометрик
 - с) магнитоэластик
 - д) харорат
 - е) тензометрик

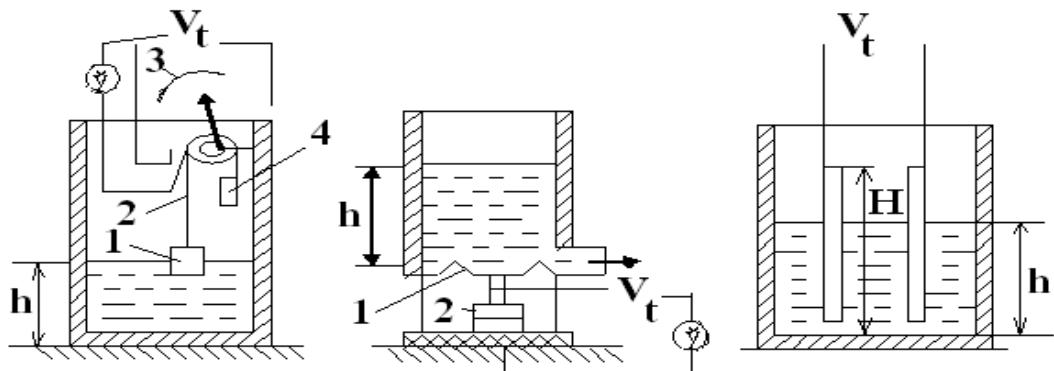


32. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- а) индуктив
 - в) дилотометрик ва биметаллик
 - с) магнитоэластик
 - д) сигим
 - е) тензометрик



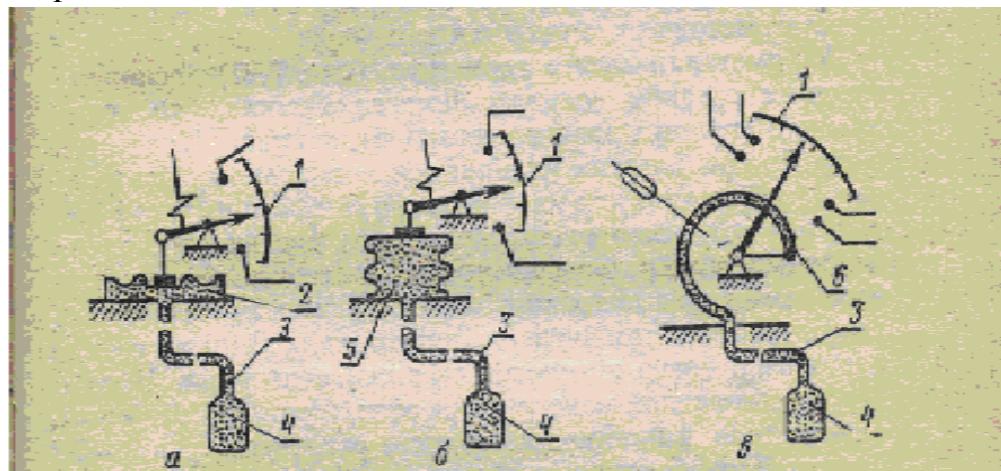
33. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- a) индуктив
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) сатх
- е) тензометрик



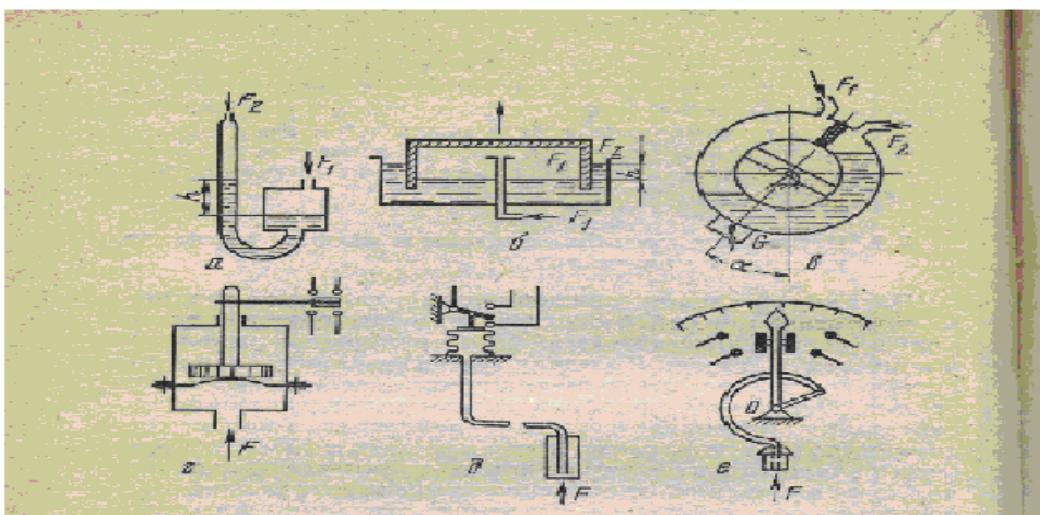
34. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- а) индуктив
- в) манометрик
- с) магнитоэластик
- д) сигим
- е) тензометрик

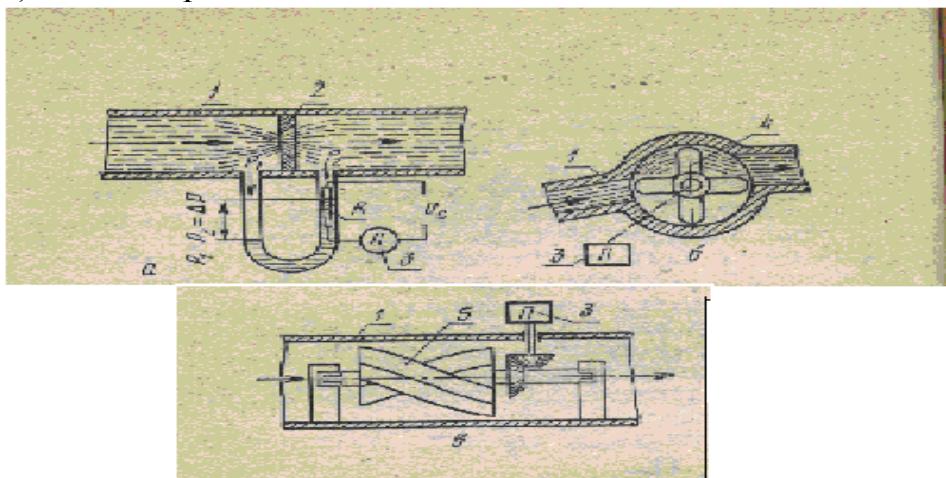


35. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

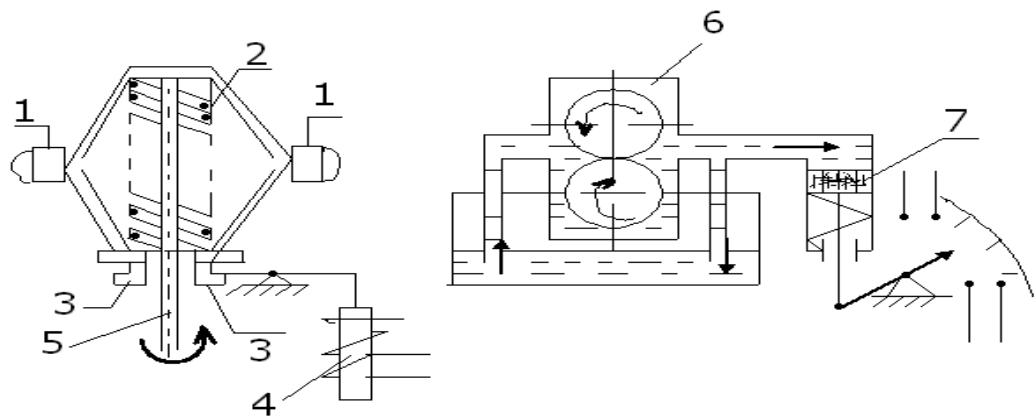
- а) индуктив
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) босим
- е) тензометрик



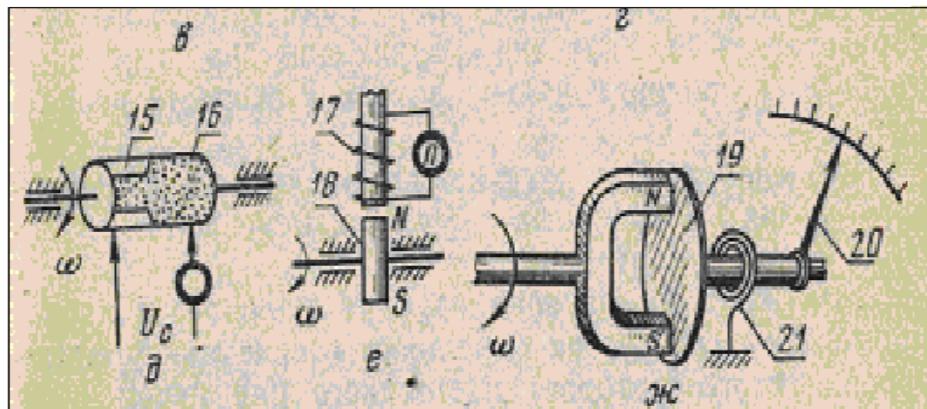
36. Кийидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- a) индуктив
 - в) потенциометрик
 - с) магнитоэластик
 - д) сарф
 - е) тензометрик



37. Кийидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- а) индуктив
 - в) потенциометрик
 - с) магнитоэластик
 - д) бурчак тезлиги
 - е) тензометрик

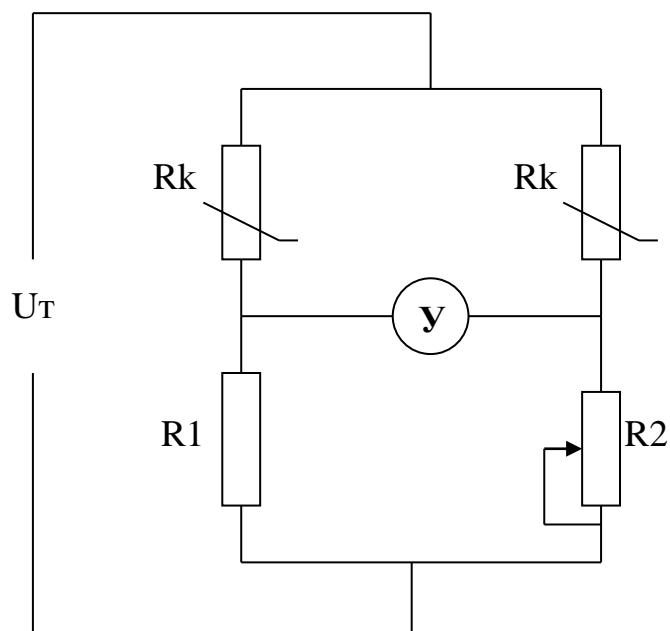


38. Кийидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилган?
- а) электрик-тезлик
 - в) потенциометрик
 - с) магнитоэластик
 - д) сигим
 - е) тензометрик



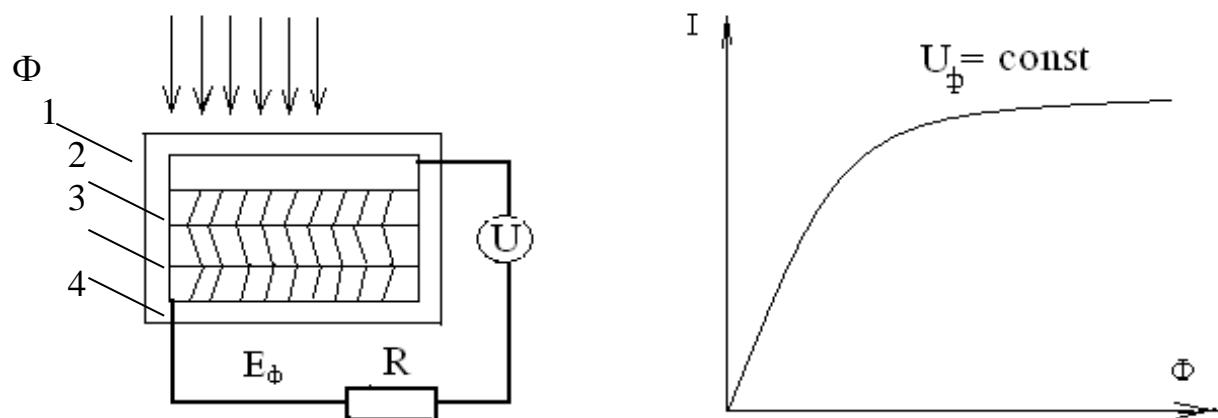
39. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- a) намлик в) харорат с) босим д) сигим е) тензометрик



40. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

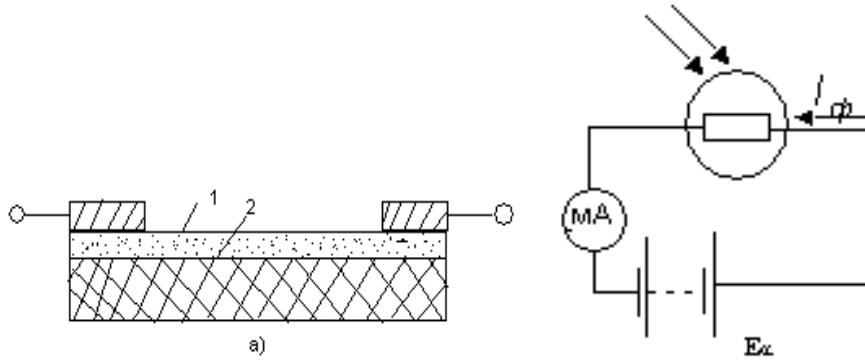
- a) индуктив в) фотоэлектрик с) магнитоэластик д) сигим
е) тензометрик



41. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

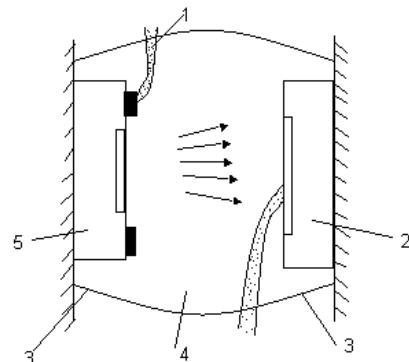
- a) фотоэлектрик в) потенциометрик с) магнитоэластик д) сигим

e) фоторезисторли



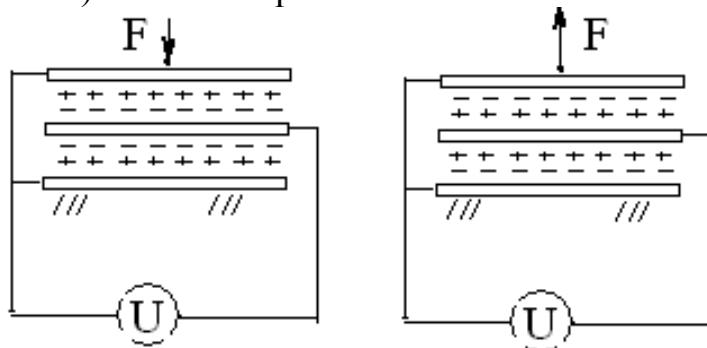
42. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- a) фотооптрон
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) сигим
- е) тензометрик



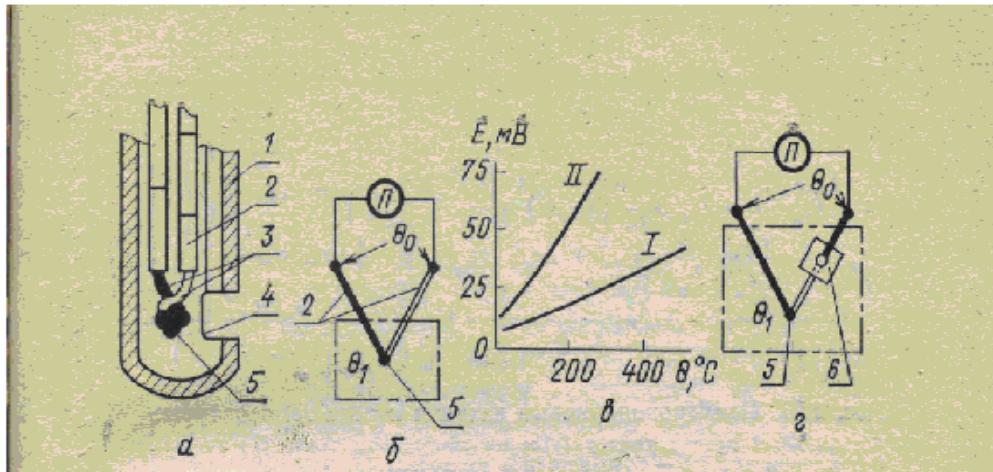
43. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- а) фотооптрон
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) индукцион
- е) пьезоэлектрик



44. Күйидаги расмда кандай турдаги датчик келтирилганды?

- а) термоэлектрик
- в) потенциометрик
- с) магнитоэластик
- д) индукцион
- е) пьезоэлектрик



45. Потенциометрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, сарф, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

46. Термоэлектрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, **тезлик**, намлик, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

47. Фотоэлектрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, **тезлик**, намлик, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

48. Гидравлик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, **тезлик**, намлик, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

49. Идуктия датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тебраниш, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

50. Тензометрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

51. Терморезисторли датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, **тезлик**, намлик, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

52. Сигим датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, куч, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, босим, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

53. Фоторезисторли датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

54. Фотоэлектрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, момент, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

55. Элнктрон датчиклар кандай катталикларни назорат килади

- а) силжиш, куч, босим, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент, д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.

56. Индукцион датчиклар кандай катталикларни назорат килади
а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент,
д) зичлик, борсим, харорат, е) тезланиш, босим, тебраниш.
57. Термоэлектрик датчиклар кандай катталикларни назорат килади
а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, намлик, зичлик, с) куч, сарф, момент,
д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.
58. Холл датчиклари кандай катталикларни назорат килади
а) силжиш, куч, босим, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент,
д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.
59. Гидравлик датчиклар кандай катталикларни назорат килади
а) силжиш, сатх, тезлик, в) харорат, сарф, тебраниш, с) куч, сарф, момент,
д) зичлик, борсим, харорат, е) намлик босим, тебраниш.
60. Монометрик харорат датчиклари кандай принципда ишлайди?
а) материал каршилиги унинг деформациясига боғлик
в) газ ёки суюклиқ температурасига боғлик
с) магнит системасида индуктивлик узгариши холатига боғлик
д) материалнинг электр каршилиги унинг температурасига боғлик
е) электр утказувчанликга боғлик
61. Босим катталигини улчаш учун кандай турдаги датчиклар кулланилади?
а) потенциометрик, фоторезисторли, индукцион
в) терморезисторли, индукцион, фотоэлектрик
с) механик, гидравлик, сигим
д) кумир, терморезисторли, индукцион
е) фотоэлектрик, термоэлектрик, фоторезисторли
62. Намликни улчаш учун кандай турдаги датчиклар кулланилади?
а) потенциометрик, фоторезисторли, индукцион
в) терморезисторли, индукцион, фотоэлектрик
с) кумир, терморезисторли, индукцион
д) механик, гидравлик, сигим
е) терморезисторли, сигим, термоэлектрик
63. Тезликни улчаш учун кандай турдаги датчиклар кулланилади?
а) потенциометрик, фоторезисторли, индукцион
в) терморезисторли, индукцион, фотоэлектрик
с) кумир, терморезисторли, индукцион
д) механик, гидравлик, сигим
е) терморезисторли, сигим, фотоэлектрик
64. Тезланишни улчаш учун кандай турдаги датчиклар кулланилади?
а) потенциометрик, фоторезисторли, индукцион
в) терморезисторли, индукцион, фотоэлектрик
с) кумир, терморезисторли, индукцион
д) механик, тензометрик, пеъзоэлектрик
е) терморезисторли, сигим, термоэлектрик
65. Хароратни улчаш учун кандай турдаги датчиклар кулланилади?
а) потенциометрик, фоторезисторли, индукцион
в) терморезисторли, индукцион, фотоэлектрик

с) кумир, терморезисторли, индукцион

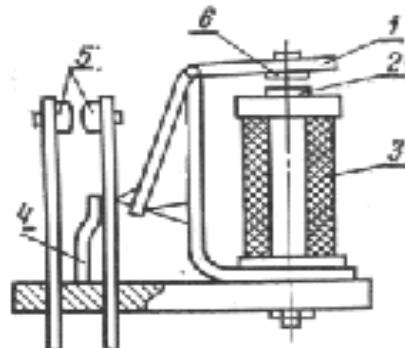
д) механик, гидравлик, сигим

е) терморезисторли, сигим, термоэлектрик

66. Куйидаги расмда кандай турдаги реле қурсатилған?

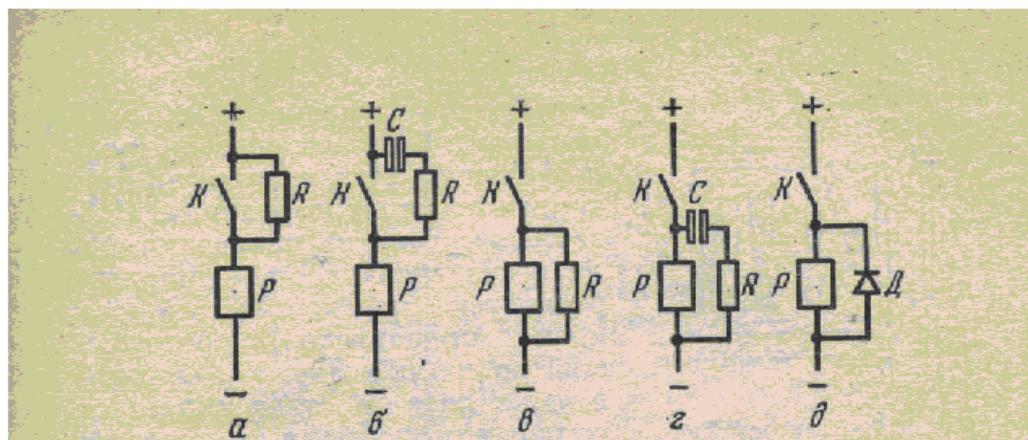
а) магнитоэлектрик в) индукцион с)ферродинамик д) электромагнитли

е)электрон-ион



67. Куйидаги расмда кандай схемалар көлтирилған?

а) Реле контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар в) датчик контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар с) кучайтиргич контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар д) мантикий элемент контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар е) ижро механизлари контактлари ишини енгиллаштирувчи схемалар



68. Электромагнитли релелар кандай принципда ишлайди?

а) харорат тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва контактларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва контактларнинг холати узгариши тасирида

69. Магнитоэлектрик релелар кандай принципда ишлайди?

а) харорат тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва контактларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва контактларнинг холати узгариши тасирида

70. Индукцион релелар кандай принципда ишлайди?

а) харорат тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва kontaktларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва kontaktларнинг холати узгариши тасирида

71. Ферродинамик релелар кандай принципда ишлайди?

а) харорат тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва kontaktларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва kontaktларнинг холати узгариши тасирида

72. Электрон-ион релелари кандай принципда ишлайди?

а) сакрашсимон узгаришлар тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва kontaktларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва kontaktларнинг холати узгариши тасирида

73. Резонанс релелари кандай принципда ишлайди?

а) электрик тебраниш тизимларида хосил буладиган резонанс тасирида

в) магнит характеристикаларининг узгариши тасирида

с) харакатланувчи дискда хосил буладиган токнинг узаро тасирида

д) рамкани харакатга келиши ва kontaktларнинг холати узгариши асосида

е) магнит майдони тасирида якорнинг ва kontaktларнинг холати узгариши тасирида

74. Релеларнинг ишга тушиш курсатгичи кандай маънони англатади?

а) кириш катталигининг энг катта киймати,

в) кириш катталигининг энг кичик киймати,

с) реле узок вакт ишлаши учун зарур булган кириш катталигининг киймати

д) kontaktлардаги кувватнинг кириш сиганлидаги кувватга нисбати

е) кириш кучланишини чикиш кучланишига нисбати

75. Релеларнинг куйиб юбориш курсатгичи кандай маънони англатади?

а) кириш катталигининг энг катта киймати,

в) кириш катталигининг энг кичик киймати,

с) реле узок вакт ишлаши учун зарур булган кириш катталигининг киймати

д) kontaktлардаги кувватнинг кириш сиганлидаги кувватга нисбати

е) кириш кучланишини чикиш кучланишига нисбати

76. Релеларнинг кайтиш курсатгичи кандай маънони англатади?

а) кириш катталигининг энг катта киймати,

в) кириш катталигининг энг кичик киймати,

- с) реле узок вакт ишлаши учун зарур булган кириш катталигининг киймати
д) контактлардаги кувватнинг кириш сиганлидаги кувватга нисбати
е) куйиб юбориш курсатгичини ишга тушиш курсатгичига нисбати

77. Релеларнинг ишчи параметри кандай маънони англатади?
- а) кириш катталигининг энг катта киймати,
б) кириш катталигининг энг кичик киймати,
с) реле узок вакт ишлаши учун зарур булган кириш катталигининг киймати
д) контактлардаги кувватнинг кириш сиганлидаги кувватга нисбати
е) кириш кучланишини чикиш кучланишига нисбати

78. Релеларнинг кучайтириш коэффициенти кандай маънони англатади?

- а) кириш катталигининг энг катта киймати,
б) кириш катталигининг энг кичик киймати,
с) реле узок вакт ишлаши учун зарур булган кириш катталигининг киймати
д) контактлардаги кувватнинг кириш сиганлидаги кувватга нисбати
е) кириш кучланишини чикиш кучланишига нисбати

79. Вакт релесининг ишга тушиш вактини аникланг?

- а) $T=50-150\text{мс}$, в) $T=1-50\text{мс}$, с) $T=0,15-1\text{мс}$ д) $T=150-200\text{мс}$ е) $T=1\text{с}$

80. Тез харакатланувчан релесининг ишга тушиш вактини аникланг?

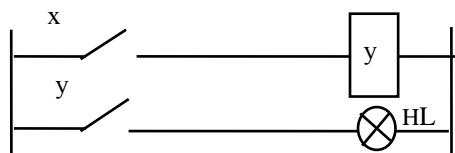
- а) $T=50-150\text{мс}$, в) $T=1-50\text{мс}$, с) $T=0,15-1\text{мс}$ д) $T=150-200\text{мс}$ е) $T=1\text{с}$

81. Урта харакатланувчан релесининг ишга тушиш вактини аникланг?

- а) $T=50-150\text{мс}$, в) $T=1-50\text{мс}$, с) $T=0,15-1\text{мс}$ д) $T=150-200\text{мс}$ е) $T=1\text{с}$

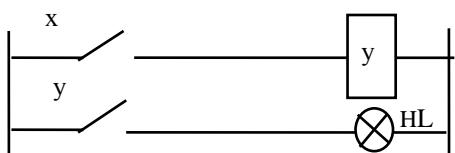
82. Куйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»



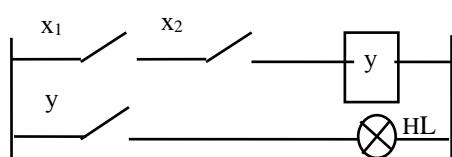
83. Куйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»



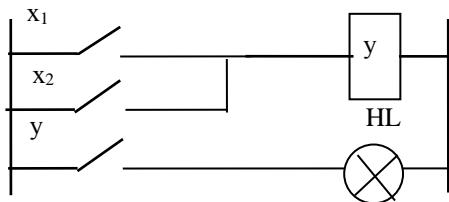
84. Куйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»



85. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»

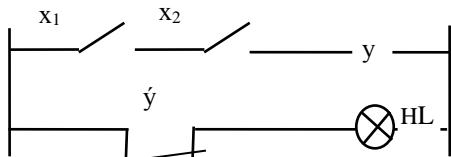


86. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»

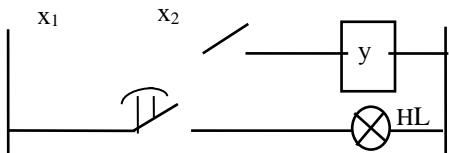
87. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) «ВА-ЭМАС»



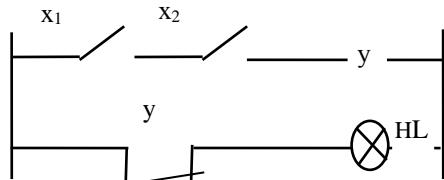
88. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) “УШЛАБ ТУРИШ”



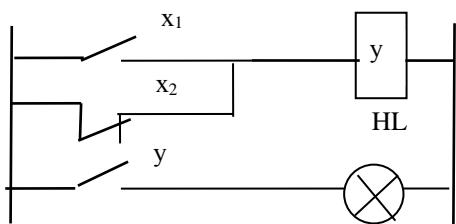
89. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) «ВА», с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) “МАН ҚИЛМОҚ”



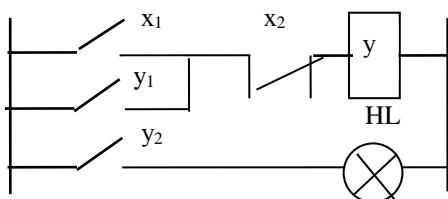
89. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

а) «ЭМАС», в) “ИМПЛИКАЦИЯ” с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) «ЁКИ», е) “МАН КИЛМОҚ”



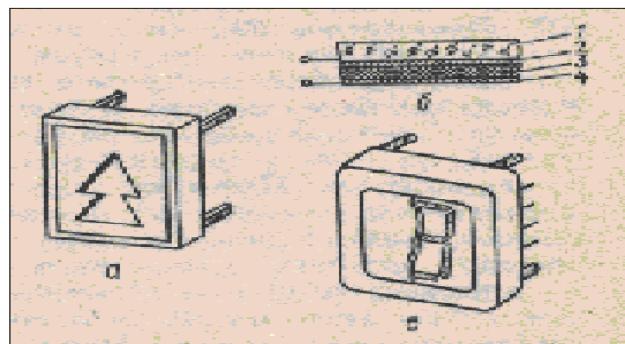
90. Күйидаги принципиал эквивалент схема кандай турдаги мантикий функцияни белгилайди?

- а) «ЭМАС», в) “ИМПЛИКАЦИЯ” с) «ТАКРОРЛОВЧИ», д) “ХОТИРА”
е) “МАН КИЛМОҚ”



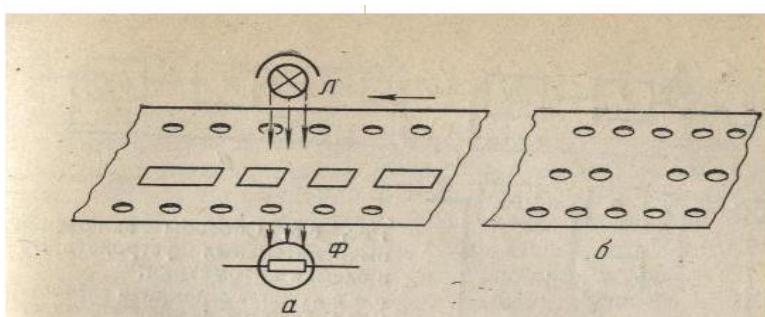
91. Күйидаги расмда кандай турдаги функционал элемент курсатилган?

- а) ахборотни акс эттириш в) топшириш ва таккослаш с) ракам-аналогли д) маетикий е) хотриа ва эслаб колиш



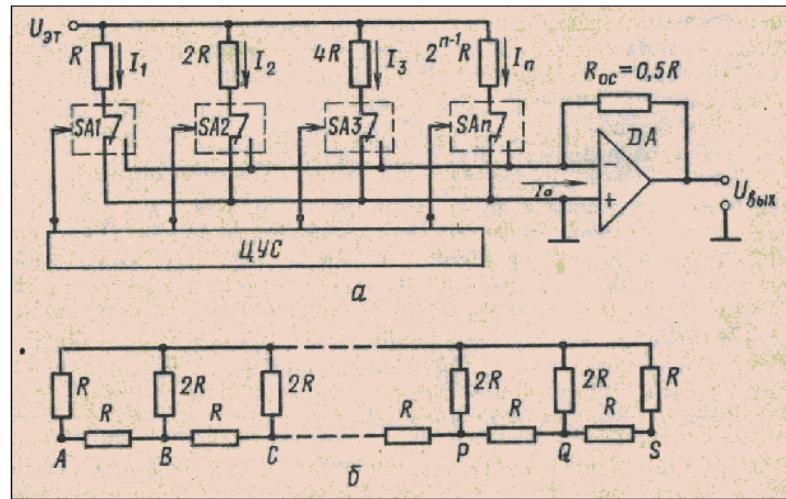
92. Күйидаги расмда кандай турдаги функционал элемент курсатилган?

- а) ахборотни акс эттириш в) топшириш ва таккослаш с) ракам-аналогли д) маетикий е) хотриа ва эслаб колиш

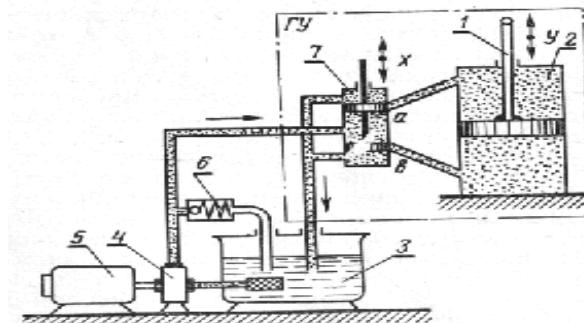


93. Күйидаги расмда кандай турдаги функционал элемент курсатилган?

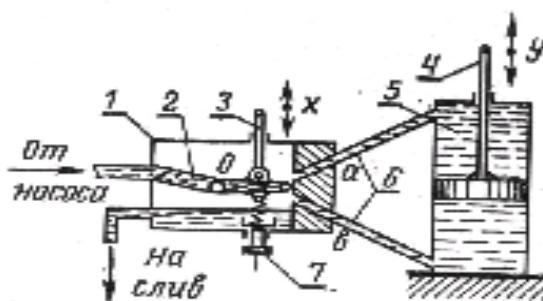
- а) ахборотни акс эттириш в) топшириш ва таккослаш с) ракам-аналогли д) мастикий е) хотриа ва эслаб колиш



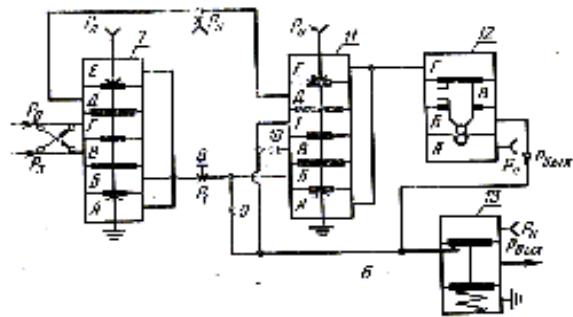
94. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика кучайтиргичи курсатилган?
- а) пневматик в) электрик с) золотники кучайтиргич д) оким кувурчали кучайтиргич е) ростлагич



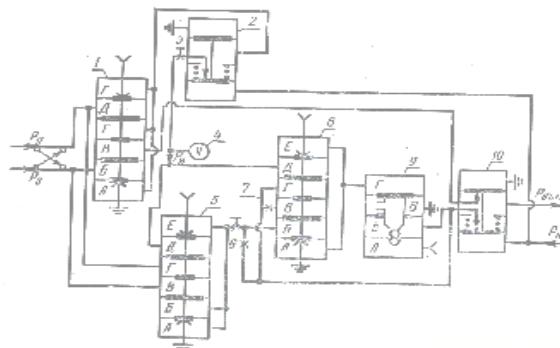
95. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика кучайтиргичи курсатилган?
- а) пневматик в) электрик с) золотники кучайтиргич д) оким кувурчали кучайтиргич е) ростлагич



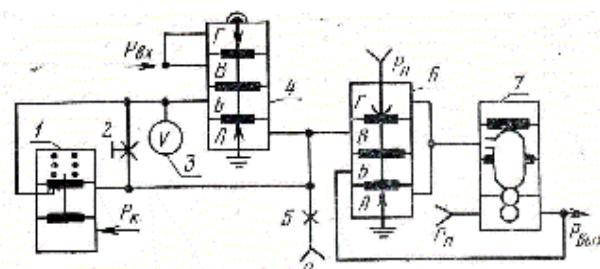
96. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика ростлагичлари курсатилган?
- а) пропорционал в) пропорционал-интеграл с) аввалдан таъсир ростлагичи д) интеграл е) гидравлик



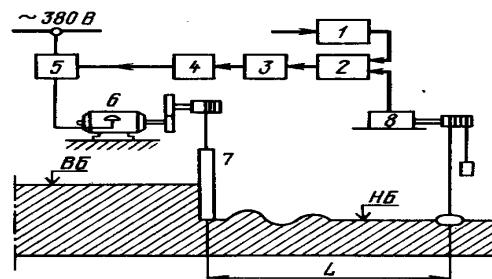
98. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика ростлагичлари курсатилған?
- пропорционал
 - пропорционал-интеграл
 - аввалдан таъсир ростлагичи
 - интеграл
 - гидравлик



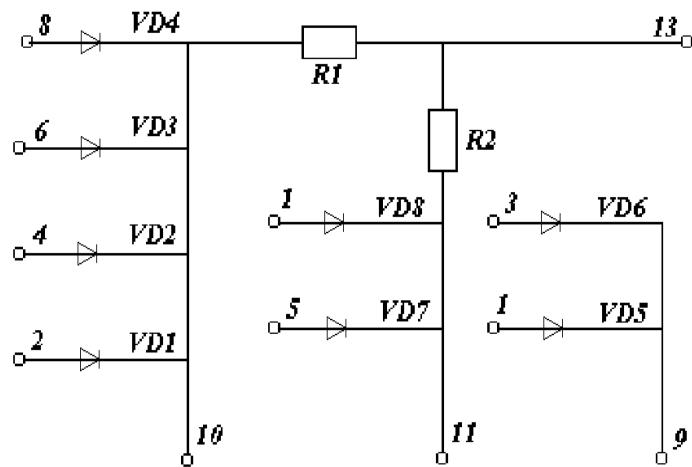
99. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика ростлагичлари курсатилған?
- пропорционал
 - пропорционал-интеграл
 - аввалдан таъсир ростлагичи
 - интеграл
 - гидравлик



100. Күйидаги расмда кандай турдаги автоматика ростлагичлари курсатилған?
- пропорционал
 - пропорционал-интеграл
 - аввалдан таъсир ростлагичи
 - интеграл
 - гидравлик



T-107 ЭЛЕМЕНТИ



Фойдаланилган адабиётлар рўйхати

1. Мирахмедов Д.А. Автоматик бошқариш назарияси. Олий техника ўқув юрти талабалари учун дарслик. - Тошкент, "Ўқитувчи", 1993. - 285 б.
2. Бородин И.Ф. Основы автоматики. – М.: Колос, 1987, 320 с.
3. Бородин И.Ф., Недилько Н.М. Автоматизация технологических процессов. - М.; Агропромиздат, 1986. -386 с.
4. Мартыненко И.И. и др. Автоматика и автоматизация производственных процессов. - М; Агропромиздат, 1985 - 335 с.
5. Бородин И.Ф. Технические средства автоматики. – М.: Агропромиздат, 1982. 303 с.
6. Колесов Л.В. ва бошқалар Қишлоқ хўжалик агрегатлари ҳамда установкаларининг электрик жихозлари ва автоматлаштириш. - Тошкент, "Ўқитувчи", 1989.
7. Бохан Н.И. и др. Средства автоматики и телемеханики. – М.: Агропромиздат, 1992.
8. Бохан Н.И., Нагорский Автоматизация механизированных процессов в растениеводстве. -М.; Колос, 1982, 176 с.
9. Ястребенский М.А. Надежность технических средств в АСУ технологическими процессами. – М.: Энергоиздат, 1982. 232 с.