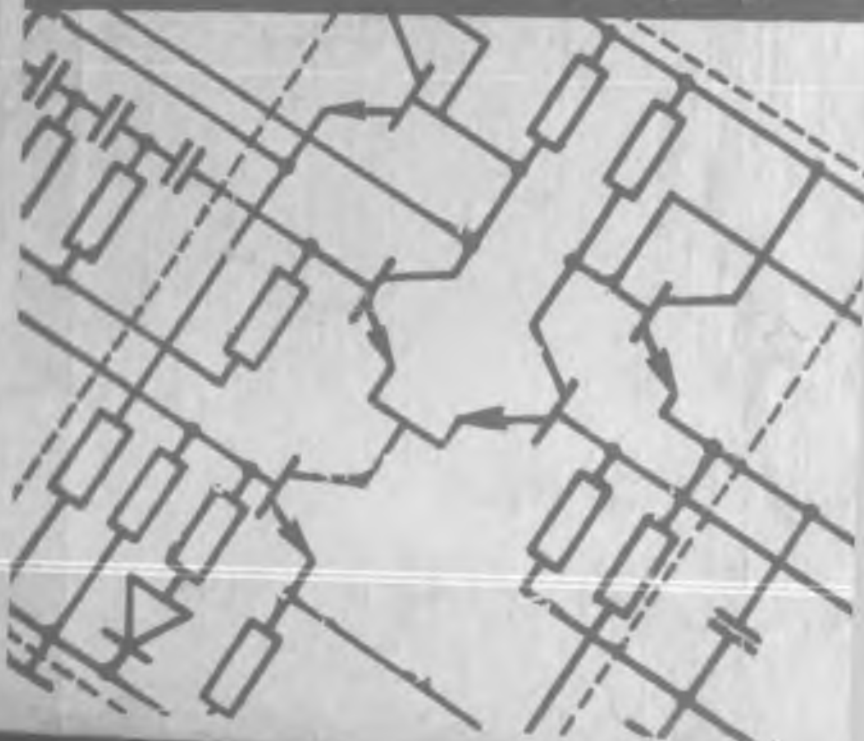


11.2-§.	Ясси тасмаларни тайёрлаш учун ишлатиладиган материаллар	173
11.3-§.	Тасмалар узатмаларни ҳисоблашнинг назарий асослари	175
11.4-§.	Тасма тармоқларидаги кучлар ва улар ўртасидаги боғланишлар	176
11.5-§.	Тасмадаги кучланишлар	180
11.6-§.	Сирпаниш ва фойдали иш коэффициентининг эгри чиқиқлари	182
11.7-§.	Ясси тасмалар узатмалар учун жонз кучланишлар	184
11.8-§.	Ясси тасмалар узатмаларни ҳисоблаш тартиби	186
11.9-§.	Понасиммон тасмалар	189
11.10-§.	Понасиммон тасмалар узатмаларни ҳисоблаш	191
11.11-§.	Энсимз понасиммон тасмалар	193
11.12-§.	Тишли тасмалар узатмалар	196
11.13-§.	Тасмалар узатмаларни таранглаш	201
11.14-§.	Тасмалар узатмаларнинг шкивлари	202
11.15-§.	Таранглиги ўзгарувчан тасмалар узатмаларни ҳисоблаш	203
12-боб.	Вал ва ўқлар	205
12.1-§.	Умумий маълумот	205
12.2-§.	Валларни мустаҳкамликка ҳисоблаш	206
12.3-§.	Валларни мустаҳкамликка ҳисоблашнинг тақрибий усули	207
12.4-§.	Валларни мустаҳкамликка ҳисоблашнинг аниқлаштирилган усули	209
12.5-§.	Валларни бирикка ҳисоблаш	212
12.6-§.	Валларнинг титрашга чидамчилигини ҳисоблаш	212
13-боб.	Подшипниклар	214
13.1-§.	Умумий маълумотлар	214
13.2-§.	Сирпаниш подшипниклари	215
13.3-§.	Подшипник ичқўймалари	216
13.4-§.	Подшипник ичқўймалари учун материаллар	217
13.5-§.	Подшипникларнинг ишлаш шароити ва смирлигини	218
13.6-§.	Суюқликда ишқаланш режимида ишлаш шартлари	219
13.7-§.	Сирпаниш подшипникларини шартли ҳисоблаш	221
13.8-§.	Радиал подшипникларни суюқликда ишқаланш режими бўйича ҳисоблаш	222
14-боб.	Думалар подшипниклари	225
14.1-§.	Умумий маълумотлар	225
14.2-§.	Подшипникларнинг турлари ва уларнинг характеристикалари	227
14.3-§.	Подшипникларни тайёрлаш учун ишлатиладиган материаллар	229
14.4-§.	Подшипникларнинг ишлаш шароити	229
14.5-§.	Подшипник деталаридаги контакт кучланишлар	230
14.6-§.	Подшипник кинематикаси	231
14.7-§.	Подшипник элементларининг смирлигини ва ишдан чиқиши	232
14.8-§.	Подшипникларни динамик юк кўтарувчанлик бўйича ҳисоблаш	233
14.9-§.	Эквивалент юкланиш қийматини аниқлаш ҳамда подшипникларни танлаш	234
14.10-§.	Думалар подшипникларининг статик юк кўтарувчанлиги	238
14.11-§.	Подшипникларни вал ва корпусларга ўрнатилш	238
15-боб.	Муфтalar	244
15.1-§.	Умумий маълумотлар	244
15.2-§.	Домий бириктирилган муфтalar	246
15.3-§.	Шарикли-ричалли муфтalarни ҳисоблаш	247
15.4-§.	Компенсацияловчи муфта	248
15.5-§.	Эластик элементли муфтalar	251
15.6-§.	Бошқариладиган уловчи муфтalar	255
15.7-§.	Фрикцион муфтalar	257
15.8-§.	Автоматик муфтalar	259
	Фойдаланилган адабиётлар	261

Ҳ. НИҒМАТОВ РАДИОЭЛЕКТРОНИКА АСОСЛАРИ

Ҳ. НИҒМАТОВ

РАДИОЭЛЕКТРОНИКА АСОСЛАРИ



21.37

Н-34 Х. НИҒМАТОВ

РАДИОЭЛЕКТРОНИКА АСОСЛАРИ

*Ўзбекистон Республикаси Олий ва ўрта
махсус таълим вазирлиги университетлар ва
техник олийгоҳларнинг нознергетик
факультетлари талабалари учун ўқув қўлланма
сифатида тавсия этган*

BUXORO MUHANDISLIK
TEKNOLOGIYA INSTITUTI

ARM

REESTR № 76397

Тошкент — «Ўзбекистон» — 1994

Мухаррир — Қ. АЗИМОВ

Нигматов Х.

Н-34 Радиоэлектроника асослари: Ун-тлар ва техник олийгоҳларнинг нознергетик фак. талабалари учун ўқув қўлл. — Т.: Ўзбекистон, 1994.—368 б.
ISBN 5-640-01629-9

Ушбу ўқув қўлланмаси университетларнинг физика ва астрономия мутахассисликлари бўйича шуғулланаётган талабалар учун мўлжалланган. Унда чизиқли ва чизиқли бўлмаган электр занжирлари, уларнинг элементлари, хусусият ва характеристикалари; электрон асбобларнинг характеристика ва параметрлари; электр сигналларини кучайтириш ва ҳосил қилиш масалаларининг физик хусусиятлари; интеграл микросхема ва уларнинг элементлари, рақамли ҳисоблаш техникасига доир логиканг амаллар, логиканг схемалар ва қурилмалар ҳақида маълумот ва бошқалар келтирилган.

Қўлланма университетлар физика факультетининг миллий гуруҳларида шуғулланаётган талабалар учун мўлжалланган. Ундан университетларнинг география, геология факультетлари ва техника олий ўқув юр்தларининг талабалари ҳам фойдаланишлари мумкин.

Неъматов Х. Основы радиоэлектроники.

ББК 32я73

№ 601—93

Навоий номи Ўзбекистон Республикаси давлат кутубхонаси

Н $\frac{2302000000-100}{M(351(04))-94}$ 10—94



ЎЗБЕКИСТОН» нашриёти, 1994 йил.

Сўз боши

«Радиоэлектроника асослари» курси университетларнинг физика ихтисослиги бўйича билим олаётган талабалар учун асосий фанлардан биридир. Ушбу қўллаида келтирилган материал баёнида чизиқли ва чизиқли бўлмаган электр заижирлари назарияси, электр сигналлари, электрон кучайтиргичлар каби курсларда келтириладиган материалларга ўхшашлик мавжуд. Лекин бу ўхшашлик шартлидир. Чунки бу курсларда келтириладиган материал қўлланиш соҳаси талаблари асосида тузилади ва келтирилган назарий қисм шу соҳа учун зарур бўлган техникавий ечимлар билан мустаҳкамланади. Тавсия қилинаётган қўлланма бундай мақсадни назарда тутмайди. У фақат, бир томондан, «Радиоэлектроника асослари» курсини физика курслари билан боғласа, иккинчи томондан, талабаларнинг мустақил иш тажрибаларини ўтказишларида ўрганилган физик жараёнлардан онгли фойдалана олиш имконини яратиши керак. Қўлланмада радиоэлектрон қурилманинг элементлари, тўпламлари ва айрим таркибий қисм — блокларидаги жараёнларнинг физик моҳиятини тавсифлашга, схемаларнинг яратилишида элементларнинг киритилиш кетма-кетлигини тушунтиришга ҳаракат қилинди. Материални баён қилишда дастурда назарда тутилган сигналнинг чизиқли ва чизиқли бўлмаган заижирлардан ўтиш кетма-кетлиги сақланган. Лекин бу кетма-кетлик сигналларнинг радиоқурилмалардан ўтишдаги ўзгариш кетма-кетлиги эмас, балки

асос қилиб олинган физик ҳодисалар кетма-кетлигидир, холос.

Мазкур қўлланманинг яратилишида МДУ профессорлари И. В. Потемкин ва И. В. Иванов, ТошДУ профессори А. Т. Мирзаев ва доцент Э. О. Соатов, ТЭАИ доценти О. А. Абдуазизов катта ҳисса қўшдилар. Муаллиф фойдали маслаҳат ва кўрсатмалари учун уларга ва қўлланмани нашрга тайёрлашда қатнашган барча ўртоқларга миннатдорчилик билдиришни ўзининг бурчи деб ҳисоблайди.

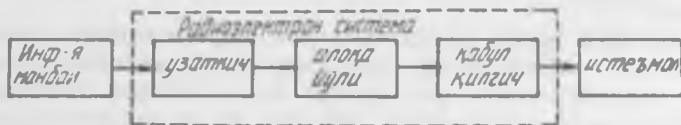
Тавсия қилинаётган қўлланма радиоэлектроникага доир ўзбек тилида яратилган қўлланмаларнинг биринчилари қаторига кирганлиги учун баъзи камчиликлардан ҳоли деб бўлмайди. Шу боисдан бу китоб ҳақидаги танқидий факр ва мулоҳазаларни муаллиф миннатдорчилик билан қабул қилади.

Муаллиф

Кириш

Радиоэлектроника радиотехника ва электроника фанларининг ривожланиши натижасида вужудга келган фандир. Унинг негизини радиотехника фани ташкил қилади. Аммо фан ва техниканинг ривожланиши уни радиоэлектрониканинг бир бўлимига айлантириб қўйди.

Радиотехник жараёнлар радиосистемалар ёрдамида амалга оширилади. Улардан энг кўп тарқалгани информация системаларидир. Уларда воқелик, ҳодиса, ахборот ва бошқалар ҳақидаги маълумот — информация электромагнит тебранишлар ёрдамида бир жойдан иккинчи жойга олиб ўтилади. Шунга кўра информация системасининг асосий қисмини узаткич, алоқа йўли (алоқа муҳити) ва қабул қилгич ташкил қилади (1- расм). Улар биргаликда *алоқа системаси* ёки *радио-электрон система* деб аталади.



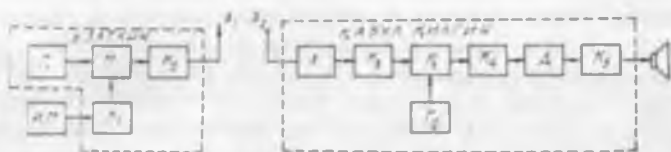
1- расм. Радио — информация системаси.

Узаткич жўнатиладиган маълумотни радиосигналга айлантириб берадиган, қабул қилгич — радиосигналдан бошланғич маълумотни тиклайдиган қурилмадир. Алоқа йўли узаткич ва қабул қилгич қурилмаларни ўзаро боғловчи муҳит бўлиб ё эркин фазо, ёки махсус техник қурилма (параллель ўтказгичлар, кабель, нуртола ва бошқалар) ни ташкил қилади.

Информация манбаидан олинадиган ноэлектр табиатли тебранишлар электр тебранишларга айлантирил-

гач, радиоэлектрон система киришига узатилади. Бунинг учун микрофон ёки тасвир узаткич трубкалари каби қурилмалар хизмат қилади. Микрофонда товуш тебранишлари узлуксиз ўзгарувчи электр токига айлантирилса, телевидениедаги узаткич трубка — тасвирни ток импульслари кетма-кетлигига айлантириб беради. Импульсларнинг амплитудаси тасвирнинг элементар бўлакларининг ёритилганлигига мутаносиб ўзгаради.

Истеъмолчи қурилмада информация манбаидан олинган тебранишларнинг бошланғич ҳолати (товуш, тасвир ва бошқалар) тикланади.



2-расм. Радио узаткич ва қабул қилгич қурилмасининг таркибий қисми.

Радиоинформация системасининг иши 2-расмда кўрсатилган узаткич ва қабул қилгич қурилмасининг таркибий схемаси асосида ўтади. Унда информацияни ташувчи бўлиб электромагнит тўлқинлар хизмат қилади.

Ҳозирги замон радиотехникаси информацияни электромагнит тебранишлар ёрдамида узоқ масофага узатиш масалаларини ҳал қилиш билан чегараланмайди. Радиотехник усулларнинг кўплиги ва қулайлиги улардан фан, техника, ишлаб чиқариш ва халқ хўжалигининг кўпгина тармоқларида кенг фойдаланиш имконини яратди. Бундан ташқари, радиотехниканинг ривожланиш натижасида янги фан тармоқлари — «Радиофизика», «Радиоастрономия», «Радиоспектроскопия» ва бошқалар вужудга келди. Шулардан яна бири «Радиоэлектроника» фанидир. Радиотехникадан фарқли ўлароқ, радиоэлектроника фани эркин фазо ёки муҳитда тўлқин тарқалиш масалалари билан шуғулланмайди. Шунга кўра у электромагнит тебранишлар ёрдамида информацияни узатиш ва қабул қилиб қайта ишлаш усулларн, қурилмаларини яратувчи фан ва техниканинг

бир соҳасидир. Бинобарин, универсал асбоблар — электрон осциллографлар, кучайтиргичлар, генераторлар, ҳисоблагичлар ва бошқалар радиоэлектрон асбоблардир. Бунга яна ўта юқори тезликда содир бўладиган жараёнларни қайд қилувчи ва ўлчовчи электрон асбоблар ҳам кирази.

Демак, «Радиоэлектроника» барча қайд қилиш, автоматик бошқариш, ўлчаш, ҳисоблаш ва бошқа электрон асбоб ва қурилмалар асосини ташкил қилувчи фандир.

1606. СИГНАЛЛАР

1.1. Электр сигнали ва унинг турлари

Воқеа, ҳодиса ёки нарсa (предмет) ҳақидаги маълумот — ахборотни ташувчи ҳарқандай физик катталиқ *сигнал* деб аталади. Ахборотлар турли хил бўлиши мумкин. Масалан, одамнинг товуши, мусиқа садоси, тасвирлар, космик нурланишлар ва бошқалар. Радио-электрон қурилмалар уларни электр токи, кучланиши ёки қуввати кўринишида ифодаланадиган электр тебранишларига айлантириб боради. Шунга кўра бундай тебранишлар ифодалаш сигнали — *видеосигналлар* деб аталади. Видеосигналлар бевосита ёки юқори частотали тебранишга айлантирилгач (модуляциялангач), узатилиши мумкин. Юқори частотали модуляцияланган сигналлар — *радиосигнал*, қолганлари эса, *бошқарувчи сигнал* дейилади.

Шуни айтиш керакки, ҳар қандай электр тебранишлари ҳам сигнал бўлавермайди. Масалан, турғун ҳолатдаги ўзгарувчан ток сигнал эмас, чунки унинг амплитудаси, частотаси ёки фазасининг вақт бўйича ўзгариш қонунини — функцияси аниқ бўлиб, ҳеч қандай ахборотга эга эмас. Демак, сигнал вақт бўйича тасодифий қонун бўйича ўзгарадиган функция орқали ифодаланадиган катталиқдир.

Сигналлар, одатда аниқланган (маълум) ва тасодифий сигналларга ажратилади.

Ўзгариши вақт бўйича аналитик функция кўринишида ифодаланиши мумкин бўлган сигналлар *аналитик* — *аниқланган сигнал* деб, акс ҳолда эса, *тасодифий сигнал* деб юритилади. Аниқланган сигналларга ток кучи, кучланиш, электр заряди ва бошқаларнинг гармоник ёки импульс кўринишидаги ўзгариши мисол бўлади. Чунки бунда уларнинг шакли, катталиги вақт бўйича аниқ қонун бўйича ўзгаради. Нутқ, мусиқа, телеграф белгилари ва бошқаларни ифодалайдиган электр тебранишлари тасодифий сигналлардир.

Сигналлар даврий ва даврий эмас — узлукли булади. Агар сигналнинг $f(t) = f(t + mT)$ функцияси $-\infty < t < \infty$ оралиқда узлуксиз ўзгарса (T — давр, m — нхтиёрый бутун сон), бундай сигнал *даврий сигнал* дейилади, акс ҳолда, у даврий бўлмайди. Соф гармоник қонун бўйича ўзгарадиган аниқланган сигнал *монохроматик сигнал* деб аталади.

Сигналлар *узлуксиз* — қиёсий ва *узлукли* — дискрет сигналларга бўлинади. Қиёсий сигналларга микрофонга нутқ таъсир этган вақтда ҳосил бўладиган токнинг узлуксиз ўзгаришини, дискрет сигналга эса, маълум вақт оралиқларида узатиладиган импульслар кетма-кетлигини кўрсатиш мумкин.

Сигналларни узатишда уларни вақт оралиғи ёки амплитуда қийматлари бўйича бўлакларга ажратиш — даражалашдан фойдаланилади. Ҳам вақт, ҳам қиймат бўйича сатҳларга ажратилган (даражаланган) дискрет сигнал *рақамли сигнал* деб аталади.

Сигналнинг ҳар бир тури жуда кўп физик катталиклар — параметрлар орқали характерланади. Улардан энг асосийлари бўлиб импульснинг давом этиш вақти, динамик диапозони ва спектр кенглиги ҳисобланади.

Маълумки, ҳар бир сигнал вақт бўйича содир бўладиган бирор жараёни ифодалайди. Шунинг учун унинг бошланиш ва тугаш вақти мавжуд. Сигналнинг таъсири мавжуд бўлган вақт оралиғи сигналнинг *давом этиш вақти* деб аталади.

Сигнал оний қувватининг энг катта қийматини унинг энг кичик қийматига нисбати *динамик диапазон* дейилади. Учинчи параметр спектр кенглиги — сигналнинг ўзгариш тезлигини характерловчи катталиқдир. У сигнал ташкил этувчиларининг частотага боғлиқ ўзгаришни ифодаладиган спектрал функция деган катталиқдан аниқланадн. Спектр кенглиги сигнал узатиладиган занжирнинг ўтказиш полосасини танлаш учун хизмат қилади.

Сигнал реал радиоэлектрон қурилмадан ўтишда албатта ўзгаришга учрайди. Натижада қурилманинг чиқишидан олинган ахборот бошланғич қийматидан фарқ қилади. Бунинг сабаби, бир томондан, радиоэлектрон қурилма кирнтадиган бузилишлар бўлса, иккинчи томондан, сигналга бўлган зарарли таъсирлардир. Фойдали сигналга қўшилиб унинг қабул қилинишини қи-

йинлаштирадиган ҳар қандай зарарли таъсир ҳалақит деб аталади.

Ҳалақитга қушни радностанцияларнинг таъсири, атмосферадаги электр жараёнлари (чақмоқ), саноат ва транспорт электр тармоқларидаги ток кучининг кескин ўзгаришлари, радиоэлектрон қурилма элементларидаги ток кучи ва кучланишнинг ўртача қийматдан четлашиш — флюктуациялар киради.

Флюктуациялардан ҳосил бўладиган ҳалақитлар тасодифий функциялар орқали ифодаланади ва эҳтимоллик назарияси усуллари (тақсимот функцияси, корреляция функцияси, дисперсия ва бошқалар) орқали текширилади.

Шуни айтиш керакки, электр тебраниши бир ҳолда фойдали сигнал, иккинчи ҳолда эса, ҳалақит ва аксинча бўлиши мумкин. Унинг қандай бўлиши қўрилаётган хусусий ҳол билан белгиланади.

1.2. Сигнал спектри. Спектрал диаграммалар

Умуман олганда барча электр тебранишларининг асосий параметрлари тасодифий қонун бўйича ўзгаради. Шунинг учун уларни бирор аниқ функция орқали ифодалаш мумкин эмас. Лекин кўп тебранишлар параметрларининг тасодифий ўзгариши шундай кичик бўладики, уларни ҳисобга олмаслик мумкин. Бундай тебранишлар вақт бўйича аниқ функция орқали ифодаланади ва аниқланган сигнал ҳисобланади. Аммо уларнинг математик ифодаси жуда мураккаб бўлиши мумкин. Шунинг учун аниқланган сигналларни ўрганишда ифодаловчи функциянинг маълум даражадаги аниқлик билан текширилаётган тебранишни акс эттирадиган содда ифодасини топиш талаб қилинади. Бошқача қилиб айтганда, тебраниши $y(t)$ функция орқали ифодаланса, бирор вақт оралиғида унга яқин бўлган тақрибий $f(t)$ функцияни танлаш лозим. Бунда $y(t)$ ва $f(t)$ функцияларнинг бир-бирига қанчалик яқин бўлиши уни баҳолаш усули билан белгиланади.

Кўпинча $y(t)$ функцияни чизиқли кўп ҳадлар йиғиндиси деб қаралади:

$$y(t) = C_0\varphi_0(t) + C_1\varphi_1(t) + C_2\varphi_2(t) + \dots + C_n\varphi_n(t) = \sum_{i=0}^n C_i\varphi_i(t) \quad (1.1)$$

Бунда $\varphi_i(t)$ функциялар мажмуаси базис (асос) система

деб аталади. Агар функциянинг базис системаси маълум бўлса, $y(t)$ тебраниш C_i коэффициентлар орқали тўлиқ характерланади. У $y(t)$ тебранишнинг спектри деб аталади. C_i коэффициентларни аниқлаш $\varphi_i(t)$ функция қандай танланганлигига боғлиқ. Агар у ихтиёрий бўлса, C_i ни ҳисоблаш жуда қийин бўлади. Шунинг учун кўпинча $\varphi_i(t)$ базис функция сифатида ортонормал функция олинади. Унинг (а, б) ораликдаги ортонормаллик шарти қуйидаги кўринишда ифодаланади:

$$\int_a^b \psi_i(t) \cdot \psi_k(t) dt = \begin{cases} 0 & \text{агар } i \neq k \text{ бўлса,} \\ 1 & \text{агар } i = k \text{ бўлса.} \end{cases}$$

Унда

$$C_i = \int_a^b y(t) \cdot \varphi_i(t) dt \quad (1.2)$$

бўлиб, $y(t)$ аниқланган тебраниш

$$y(t) = \sum_{i=0}^n C_i \cdot \varphi_i(t) \quad (1.3)$$

қатор орқали ифодаланади. Бу қатор *умумлашган Фурье қатори* деб аталади.

(1.3) ёрдамда ўрганилаётган сигнал функциясини ташкил этувчиларга ажратиш энг қулай усул бўлиб ҳисобланади. Лекин ортонормал $\varphi_i(t)$ базис функцияларнинг чексиз кўп бўлиши ҳисоблаш ишини қийинлаштиради. Шунинг учун амалда масала шартининг қўйилишига қараб базис функция системасини танлашда (1.3) қаторнинг энг кам сондаги ҳадларини олишга ҳаракат қилинади. Базис функцияни танлаш усуллари жуда кўп. Шулардан энг кўп тарқалгани сигнални гармоник тебранишлар йиғиндиси деб қарашдир.

Агар аниқланган сигнал даврий бўлса, унинг функцияси гармоник тебранишлар йиғиндиси кўринишида (Фурье қатори) қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} a_n \cos n\omega_0 t + \sum_{n=1}^{\infty} b_n \sin n\omega_0 t \quad (1.4)$$

бунда, $n = 1, 2, 3, \dots$ — натурал сонлар, $\omega_0 = \frac{2\pi}{T}$ — асосий частота $\frac{1}{T}$ — тебраниш даври, a_0 , a_n ва b_n — Фурье коэффициентлари.

Фурье коэффициентлари қатордаги гармоник ташкил этувчиларнинг амплитудасини ифодалайди ва қуйидагича аниқланади.

$$\left. \begin{aligned} \frac{a_0}{2} &= \frac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} y(t) dt \\ a_n &= \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} y(t) \cos n \omega_0 t dt \\ b_n &= \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} y(t) \sin \omega_0 t dt \end{aligned} \right\} \quad (1.5)$$

Кўпинча Фурье қаторини фазалари жиҳатдан фарқ қиладиган бир хил функциялар йиғиндисини деб қараш қулай бўлади:

$$y(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} C_n \cdot \sin(n\omega_0 t + \varphi_n) \quad (1.4a)$$

Бунда

$$\begin{aligned} C_n &= \sqrt{a_n^2 + b_n^2}; \quad a_n = C_n \sin \varphi_n \\ \varphi_n &= \arctg \frac{b_n}{a_n}; \quad b_n = C_n \cos \varphi_n \end{aligned} \quad (1.5a)$$

Комплекс соҳада (1.4a) ифода қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = \frac{1}{2} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \dot{C}_n \cdot e^{jn\omega_0 t} \quad (1.4b)$$

Бу ерда

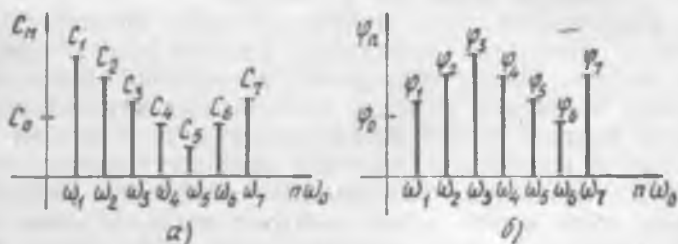
$$\dot{C}_n = a_n - jb_n = \frac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} y(t) \cdot e^{-jn\omega_0 t} dt \quad (1.5b)$$

Бундаги манфий частоталар ифодани комплекс деб қаралишига алоқадор бўлиб, у физик маънога эга эмас. Демак, $y(t)$ даврий функция $n\omega_0$ частотали гармоник ташкил этувчилар йиғиндисига тенг. Унинг ҳар бир ташкил этувчисини *сигнал гармоникаси* дейилади. $n=1$ га тўғри келувчи гармоника асосий ёки биринчи гармоника, қолганлари — *юқори гармоникалар* деб юритилади. Қаторнинг ўзини эса, сигнал спектри бўлади. a_0 ўзгармас ташкил этувчи $y(t)$ функциянинг бир давр ичидаги ўртача қийматини ифодалайдиган катталикдир.

Сигнал спектридаги гармоникаларнинг амплитудаси ва бошланғич фазаси тартиб номери n га боғлиқ миқдорлар бўлгани учун у икки хил спектрга ажратилади.

1. Амплитуда — частотавий спектр — $C_n = C_n(\omega_0)$,
2. Фаза — частотавий спектр — $\varphi_n = \varphi_n(\omega_0)$.

Улар спектрал диаграммаларда ифодаланади. Бунинг учун абсциссалар ўқиға ташкил этувчилар тартиб номери n ёки частотаси $n\omega_0$ ординаталар ўқиға эса, уларнинг амплитудаси ёки бошланғич фазасига мос қилиб танланган тўғри чизиқ кесмалари вертикал ҳолда жойлаштирилади (1.1-расм).



1.1-расм. Мураккаб сигналнинг амплитуда-частотавий (а) ва фаза-частотавий (б) спектрал диаграммаси.

1.1-расмдаги спектрал диаграммалар шуни кўрсатадики, даврий функция орқали ифодаланувчи сигналнинг спектри чизиқли, яъни дискрет бўлиб, бир-биридан ω_0 миқдорга сурилган бўлади. Шуни айтиш керакки, қатордаги айрим ташкил этувчиларнинг амплитудаси нолга тенг бўлиб, диаграммада чизиқча бўлмаслиги мумкин. Лекин бу билан спектрнинг чизиқчилиги ўзгармайди.

Агар сигнал даврий бўлмаса, унинг спектри Фурье интегралли орқали ифодаланади. Математика курсидан маълумки, Фурье интегралини ҳосил қилишда даврий бўлмаган функция даври чексизга тенг даврий функция деб қаралади, яъни Фурье коэффицентлари ифодасини қаторга қўйиб, $T \rightarrow \infty$ ҳол учун лимит олинади. Агар у Фурье қаторининг комплекс ифодаси учун бажарилса, қуйидаги ифода ҳосил бўлади.

$$y(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \dot{S}(\omega) \cdot e^{j\omega t} \cdot d\omega \quad (1.6)$$

Бу Фурьенинг тескари алмаштириши деб аталади. Ундаги

$$\dot{S}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} y(t) \cdot e^{j\omega t} dt \quad (1.7)$$

эса, Фурьенинг тўғри алмаштириши бўлади.

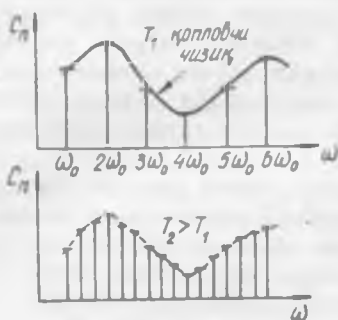
$\dot{S}(\omega)$ спектрал функция ёки амплитудаларнинг спектрал зичлиги деб аталади. У бирлик частота оралиғига ($\Delta\omega$) тўғри келадиган сигнал спектрини ифодалайди ва спектрал диаграммада спектр чизиқларининг учларини қопловчи чизиқ деб қаралади.

Даврий сигналнинг тебраниш даври ортиши билан спектр чизиқлари зичлашиб, амплитудалари кичрая бошлайди. Бунда спектрнинг зичлашиши бошланғич спектр чизиқлари орасида янги ташкил этувчиларнинг ҳосил бўлиши билан боғлиқ бўлгани учун амплитудаларининг кичрайиши уларнинг қопловчи чизигини ўзгаришсиз қолишини таъминлайди. Масалан, тебраниш даври тўрт марта ортса, спектрал чизиқлар сони ҳам тўрт марта кўпайиб, амплитудалари тўрт марта кичраяди. Лекин уларнинг қопловчи чизиги бошланғич ҳолатини сақлайди (1.2-расм). Шунга кўра даврий бўлмаган сигнал даври чексизга тенг даврий тебраниш деб қаралгани учун Фурье интегралини амплитудалари чексиз кичик бўлган чексиз сондаги гармоник теб-

ранишлар йиғиндиси деб қараш керак. Унинг спектр чизиқлари бир-бирдан ажралмаган бўлади.

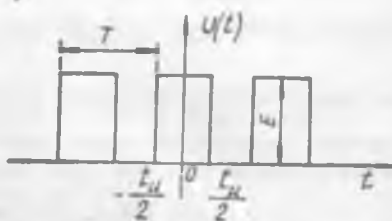
Демак, даврий бўлмаган сигнал спектри яхлит бўлади.

Спектрал диаграммалар ёрдамида сигнал спектрининг кенглигини баҳолаш мумкин. Аммо бу мақсадда Фурье қаторидан бевосита фойдаланиш мумкин эмас, чунки у чексиздир. Унинг ёрдамида сигналнинг қис-



1.2- расм. Спектр зичлигининг ортиши.

қартирилган спектрини аниқлаш мумкин. Бунинг учун қатордаги амплитудалари кичик бўлган ҳадлар, яъни кўрилатган ҳолда таъсири кичик бўлган ташкил этувчилар ҳисобга олинмайди. Шунга кўра сигнал спектри кенглиги деганда қисқартирилган қатор жойлашадиган частоталар шкаласи қабул қилинади. Унинг қуйи ва юқори частоталар оралиғи $\Delta\omega = \omega_2 - \omega_1$ сигнал спектрининг кенглиғи дейилади.



1.3-расм. Тўғри бурчакли даврий импульслар кетма-кетлиғи.

Даври T ва амплитудаси E га тенг бўлган тўғри бурчакли импульслар кетма-кетлиғининг спектрини аниқлайлик. Осон бўлиши учун ординаталар ўқини шундай ўтказайликки, кўраётган сигналимиз функцияси $U(t)$ жуфт функция бўлсин (1.3-расм). (1.5) ва (1.5а) ифодалардан Фурье коэффициентларини аниқлаб (1.4а) ифодага қўямиз. Сўнгра соддалаштириб кўраётган сигналимизнинг Фурье қаторини ҳосил қиламиз:

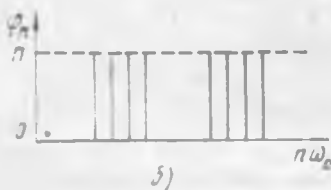
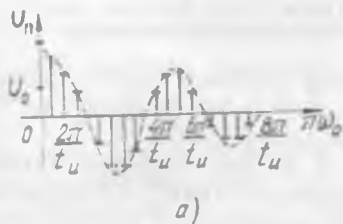
$$U(t) = E \frac{t_u}{2} + \frac{2E}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\sin \frac{n\pi t_u}{T}}{n} \cos n\omega_0 t \quad (1.8)$$

Унда t_u —импульснинг давом этиш вақти.

Демак, кўраётган мураккаб сигналимиз чексиз сондаги гармоник ташкил этувчиларга эга бўлиб, унинг спектри чексиз. Бунда ҳар бир n — ташкил этувчининг амплитудаси $\sin \frac{n\pi t_u}{T}$ катталикка боғлиқ равишда ўзгаради. Тартиб номерининг ортиши билан уларнинг амплитудаси кичрайиб боради, чунки синуснинг ўсиши аргументининг ўсишидан сустр бўлади.

Ташкил этувчиларнинг фазалари $\sin \frac{n\pi t_u}{T}$ функциянинг аргументига боғлиқ. $n \frac{t_u}{T} = 1$ бўлганда, у нолга айланади. Шунинг учун спектрдаги $n\omega_0 = \omega = \frac{2\pi}{T}$ частотали гармоника

нолга тенг бўлади. Бундан ташқари $1 \leq n \frac{t_u}{T} \leq 2$ тенгсизлик-
ни қаноатлантирувчи n нинг қийматларида $\sin \frac{n\pi t_u}{T}$ катталик
манфий қийматли бўлади. Ана шу қийматлардаги ташкил
этувчиларнинг фазалари ҳам манфий бўлади. Уларнинг ам-
плитудалари аввал ўсади, сўнгра кичрайиб, $n = 2 \frac{T}{t_u}$ қиймат
да нолга айланадн. Шундан кейин жараён такрорланади.



1.4- расм. Тўғри бурчакли
даврий импульслар кетма-кетли-
гининг амплитуда-частотавий
(а) ва фаза-частотавий
(б) спектрал диаграммалари.

Демак, ташкил этув-
чиларнинг амплитудаси
нолга тенг нуқталаридан
ўтишда спектрдаги таш-
кил этувчиларнинг фаза-
лари сакраш билан π
миқдорга ўзгаради. Ик-
ки нол амплитудали таш-
кил этувчи орасидаги
ташкил этувчиларнинг
бошланғич фазалари ўз-
гармас бўлиб, сон жи-
ҳатдан нолга тенгдир
($\varphi = 0$). Кўраётган сиг-
налимизнинг спектраль
диаграммаларн 1.4- расм-
да кўрсатилган. Унда ик-
ки нол амплитудали гар-
моник ташкил этувчи
орасида ётадиган таш-
кил этувчиларнинг сони

импульснинг **тўлдириш коэффициенти** ($\gamma = \frac{t_u}{T}$) деб
аталадиган катталикка боғлиқ. Унинг энг кичик
қиймати бирга тенг бўлиб, тўлдириш коэффнциенти-
нинг $\gamma = 0,5$ қийматига тўғри келади.

Импульснинг такрорланиш частотаси ўзгармас бўл-
ганда тўлдириш коэффицентининг кичрайиши билан
спектрнинг ноль амплитудали ташкил этувчиларининг
 $n\omega_0$ миқдори ўснб боради. Бунда спектрдаги бошланғич
ташкил этувчилар амплитудасининг n нинг ортиши би-
лан кичрайиши сусаяди ва улар тенглаша бошлайди.

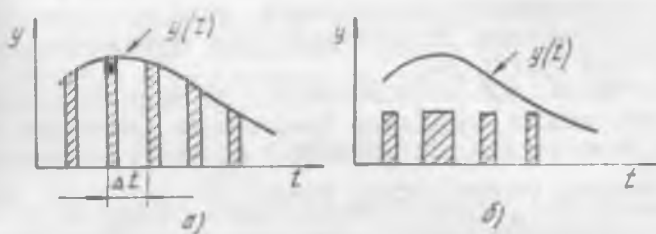
Чунки тўлдириш коэффициенти кичрайганда
$$\frac{\sin \frac{n\omega_0 t_u}{2}}{n} \approx \frac{\omega_0 t_u}{2}$$

деб олиш мумкин. Спектрларнинг бу хусусиятидан радиолокацияда кенг фойдаланилади.

1.3. Сигнални узлукли сигналга айлантириш. Котельников теоремаси

Радиоэлектрон система орқали информация узлуксиз ёки узлукли — дискрет сигнал кўринишида узатилиши мумкин. Узлуксиз сигналда информация миқдори чексиз, дискрет сигналда эса, чекли бўлади. Уларнинг алоқа системасидан ўтишида информация йўқолиши бир хил бўлмайди. Узлуксиз сигнал информациясининг йўқолиши узлукли сигналникидан етарлича кўп бўлади. Ҳатто узлуксиз сигнал аввал узлукли сигналга айлантирилиб, сўнгра узатилса ҳам информация йўқолиши узлуксиз сигнал узатилгандагидан камроқ бўлар экан. Шунинг учун информация узатишда сигналнинг узлукли ҳолидан кенг фойдаланилади.

Узлуксиз сигнал икки хил — вақт ёки сатҳ бўйича узлукли сигналга айлантирилади. Узлуксиз сигнални вақт бўйича узлукли бўлакларга ажратиб узатишда Δt вақт оралиғи бир хил қилиб олинганда бўлакчалар — импульсларнинг амплитудалари турли қийматли, амплитуда сатҳлари бир хил қилиб олинганда эса, вақт оралиқлари турлича катталиikka эга бўлади (1.5-расм).



1.5- расм. Сигнални вақт бўйича узлукли сигналга айлантириш:
а — амплитуда ўзгарувчан, б — вақт оралиғи ўзгарувчан.

Бу икки ҳол ўзаро эквивалентдир, чунки ҳар бир ажратилган импульс бўлагининг юзалари ўзаро тенг бўлади.

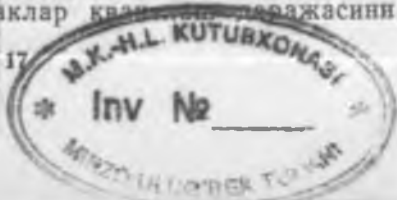
Сигналнинг амплитуда қиймати бўйича сатҳларга ажратиб бўлакларни шакллантириш деб аталади. Бунда бир-биридан ажратилган бўлаклар квадратини ташкил қилади.

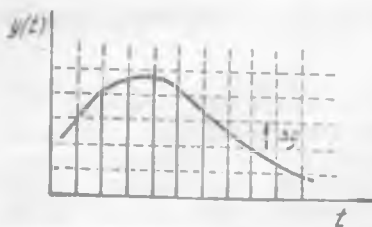
2-158

РЕЕСТР № 76397

2014

17





1.6-расм. Амплитуда сатҳи бўйича бўлакларга ажратиш.

(шкаласини) ҳосил қилади. Даражадаги ҳар бир бўлак оралиғи *квантлаш қадами* деб аталади (1.6-расм).

Квантлашда сигналнинг катталиги унга яқин тақрибий қийматларга ажратилади. Шунинг учун ҳар бир бўлак ўзининг ҳақиқий қийматидан фарқ қилади. Бу

фарқ *квантлаш ҳалакити* ёки *квантлаш шовқини* деб юритилади.

Сигнални вақт бўйича узлукли қилиб узатиш радиоалоқа системасининг узатиш қобилиятини оширса, амплитуда сатҳи бўйича квантлаш унинг ҳалақитларга бардошлилигини оширади.

Узлуксиз сигнални узлукли — дискрет сигналга айлантириш натижасида махсус сигнал — рақамли сигнал ҳосил қилинади. Бунинг учун сигналнинг ҳар бир бўлаги бинар сон — қўш сон — «0» ёки «1» рақамлари билан белгиланади. Масалан, мусбат қутбли кучланиш «1» билан белгиланса, манфий қутблиси «0» деб белгиланади; сигнал частотасининг бир қиймати «1» деб олинса, иккинчиси — «0» деб белгиланади ва ҳ. к. Микроэлектрониканинг ривожланиши интеграл микросхемаларда рақамли сигналлардан кенг фойдаланиш имкониятини яратмоқда.

Сигнални дискретлаштиришда Δt вақт оралиғини қандай танлаш лозимлиги Котельников теоремаси орқали белгиланади. Бу теоремага биноан қисқартирилган спектрли сигнал ($\omega < \omega_m$) ўзининг $\Delta t = \frac{1}{2f_m}$ га тенг

вақт оралиқларида олинган қийматлари орқали тўлиқ ифодаланади. Бунинг маъноси шуки, узатилиши керак бўлган $y(t)$ сигнал спектри ω_m юқори частота билан чегараланган бўлса, унинг барча қийматларини узатиш шарт эмас. Қабул қилиш жойида бошланғич сигнални тиклаш учун $y(t)$ сигналнинг Δt вақт оралиқларида узатилган оний қийматларини қабул қилиш етарли бўлади.

Ҳар бир электр занжири ўзининг ўтказиш соҳасига эга. Идеал занжир учун сигналнинг спектрал функцияси ўтказиш соҳасидан ташқарида нолга тенг бўлади

($S(\omega) = 0$). Шунга биноан (1.6) Фурье интегрални қисқартирилган спектрли сигнал учун қуйидаги кўринишда ёзилади:

$$y(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\Omega}^{\Omega} \dot{S}(\omega) \cdot e^{j\omega t} d\omega \quad (1.9)$$

Ундаги $\dot{S}(\omega)$ Ω нинг ўзгариш интервали учун қуйидаги қаторга тенг.

$$\dot{S}(\omega) = \frac{1}{2} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \dot{C}_n \cdot e^{-jn\frac{\pi}{\Omega} \omega} \quad (1.10)$$

Бунда

$$\dot{C}_n = \frac{1}{\Omega} \int_{-\infty}^{\infty} \dot{S}(\omega) \cdot e^{-jn\frac{\pi\omega}{\Omega}} d\omega \quad (1.11)$$

Агар (1.9) ва (1.11) ифодаларни ўзаро солиштирсак,

$$C_n = \frac{2\pi}{2\Omega} \cdot y\left(-n\frac{\pi}{\Omega}\right) = \Delta t \cdot y(-n\Delta t) \quad (1.12)$$

эканни кўринади. Бунда

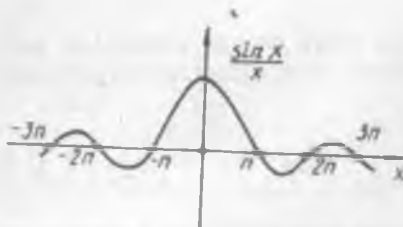
$$\Delta t = \frac{\pi}{\Omega} = \frac{1}{2f_m} \quad (1.13)$$

Агар (1.10) ифодани (1.9) формулага қўйиб, математик алмаштиришлар ўтказилса, сигналнинг қисқартирилган спектрни учун қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

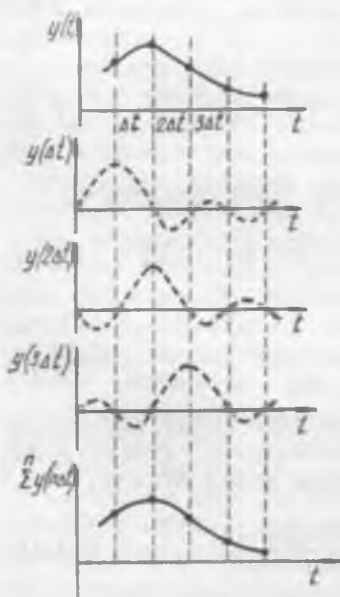
$$y(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} y(n\Delta t) \frac{\sin 2\pi f_m(t-n\Delta t)}{2\pi f_m(t-n\Delta t)} \quad (1.14)$$

Бу ифода спектри қисқартирилган ($\Omega = 2\pi f_m$) $y(t)$ функцияли сигнални аниқлаш учун унинг ўзаро тенг $\Delta t = \frac{\pi}{\Omega} = \frac{1}{2f_m}$ вақт оралиқларида олинган қийматларини билиш етарли эканини кўрсатади.

Демак, $y(t)$ функциянинг ҳисоб олинadиган нуқталардаги $y(n\Delta t)$ қиймати вақт оралиқлари орасида $\frac{\sin x}{x}$ кўринишдаги қонун бўйича ўзгарар экан. $\frac{\sin x}{x}$ ифода $t_1 = n\frac{\pi}{\Omega}$ нуқталарда 1 га, t_{1+k} қийматларда эса, 0 га тенг бўлгани учун у функциянинг ҳисоб олиш нуқталаридаги қийматига таъсир



1.7- расм. $\frac{\sin x}{x}$ функциянинг графиги.



1.8- расм. $y(t)$ функцияни дискрет қийматлар орқали тиклаш.

этмайди, чунки t_i нуқта-ларда (1.14) қатор фақат битта ташкил этувчига эга бўлади.

Шундай қилиб, бирор занжирнинг чиқишида узлукли қилиб узатилган сигнални тиклаш учун унинг турли вақт моментларида олинган қийматларидан ташқари

$\frac{\sin x}{x}$ кўринишдаги функция-сини ҳам билиш керак (1.7-расм).

1.8-расмда ўтказиш соҳасининг юқори чегараси f_m га тенг бўлган идеал занжирдан давом этиш вақти танланган Δt вақтлардан етарлича кичик бўлган тўғри бурчакли импульслар кетма-кетлиги ўтишида ҳосил бўладиган $\frac{\sin x}{x}$ функциялар кўрсатилган. Уларни жамлаш натижасида $y(t)$ функция тикланади.

Котельников теоремаси информация узатишнинг телеметрия, алоқа системалари каби жуда кўп соҳаларида кенг қўлланилади.

II Б О Б. ЧИЗИҚЛИ ЗАНЖИРЛАР

2.1. Электр занжири ва унинг элементлари

Электр токи ўтишини таъминлайдиган элементлардан ташкил топган система ёки электр токини ўткази оладиган ҳар қандай берк контур *электр занжири* дейилади. Радиотехникада қўлланиладиган электр зан-

жирлари радиотехникавий занжирлар ёки қисқача қилиб, радиозанжирлар деб аталади. Умумий кўринишда электр занжирини бир ёки бир неча электромагнит энергияси манбаини ўз ичига олувчи тўрт қутбли система деб қаралади (2.1-расм). Одатда унга вақт бўйича шакли ихтиёрий қонун билан ўзгариб турувчи бирор воқеа ёки ҳодисани, яъни информацияни ифода-лайдиган электр токи ёки кучланиш — сигнал қўйилган бўлади.



2.1-расм. Электр занжирининг тасвири.

Электр занжирининг сигнал уланадиган (қўйиладиган) қисми *кириш занжири* ёки *кириш* деб, сигнал олиннадиган қисми эса, *чиқиш занжири* ёки *чиқиш* деб аталади.

Сигнал электр занжиридан ўтаётганида унинг ичида ёки сиртида энергия ютилиши ёки тўпланиши мумкин. Шунга кўра, электр занжирининг элементлари *актив* (*резистив*) ва *реактив қаршиликларга* ажратилади. Агар занжир элементида энергиянинг қайтмас ютилиш ҳодисаси кузатилса, бу элементнинг қаршилиги актив (резистив) қаршилик, акс ҳолда, унинг қаршилиги реактив қаршилик дейилади. Реактив қаршиликда энергия ютилмайди, балки тўпланади.

Электр занжирининг актив қаршиликли элементи «резистор» деб аталади ва схемада « R » ёки « r » ҳарфи билан белгиланади. Реактив қаршиликли элементларга мисол қилиб индуктивлик ғалтаги ва конденсаторни кўрсатиш мумкин. Индуктивлик ғалтагида магнит майдон энергияси тўпланса, конденсатор қопламалари орасида электр майдон энергияси тўпланади.

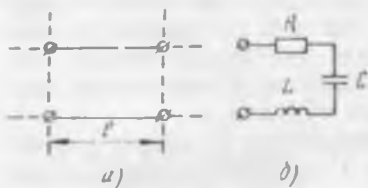
Шуни айтиш керакки, фақатгина R актив қаршиликли, L индуктивликли ёки C сифимли элемент яшаш мумкин эмас. Масалан, индуктивлик ғалтагини олсак, у L индуктивликдан ташқари ўрамлари металл симлардан ўралгани учун R_L актив қаршиликка ва металл жисм электр сифимига эга бўлгани учун C_L сифимга эга бўлади.

Хулоса қилиб айтганда, ток ўтказаяётган ўтказгич кесмаси, бир вақтда R актив қаршиликка (энергия йўқолгани учун) ҳам, L индуктивликка (атрофида магнит майдони бўлгани учун) ҳам, C электр сифимга (за-

рядлар тўплами бўлгани учун) ҳам эга бўлади. Бу элементлар занжирнинг параметрлари деб аталади. Улардан қайси бирининг кўпроқ намоён бўлиши кўри-
лаётган элементдан ўтаётган токнинг частотаси ва амплитудасига боғлиқ. Масалан, индуктивлик ғалтаги-
дан паст частотали ва кичик амплитудали ток ўтаётган
бўлса, ўрамларнинг R_L актив қаршилиги ва C_L ўрамлар-
аро сиғимини ҳисобга олмаслик мумкин. Чунки бунда
токнинг амплитудаси кичик бўлгани учун ғалтак ўрам-
ларида ютиладиган энергия оз ва частота паст бўлгани
учун ўрамлараро сиғимнинг қаршилиги етарлича катта
бўлади.

2.2. Электр занжирларининг турлари. Квазистационарлик

Электр занжирини ўрганишда занжир киришига таъ-
сир этаётган электромагнит майдон тебранишларининг
тўлқин узунлиги билан кўрилаётган занжирнинг гео-
метрик ўлчамлари орасидаги муносабатни билиш ло-
зим. Мисол учун ток ўтказаятган параллель ўтказгич-
лар кесмаси берилган бўлсин (2.2-расм). Ундаги
жараёнларни турғун деб ҳисоблаймиз. Бунинг учун ку-
затишни занжирнинг турли нуқталаридаги ток кучи ва
кучланиш оний қийматларининг ўзгариши маълум тар-
тибда такрорлана бошлагандан кейин бошланди деб
фараз қиламиз. Акс ҳолда занжирдаги жараёнлар тур-
ғун бўлмай ўтиш ҳолатида бўлади (2.5-§ га қаранг).



2.2-расм. Параллель ўтказгичлар
кесмаси (а) ва унинг экви-
валент схемаси (б).

Кўрилаётган занжир
учун иккита хусусий ҳо-
ли ажратиш мумкин: би-
ринчи, занжирнинг гео-
метрик ўлчамлари таъ-
сир этаётган электромаг-
нит тебранишнинг тўл-
қин узунлигидан етарли-
ча кичик ($l \ll \lambda$) ва, ик-
кинчи, занжирнинг гео-
метрик ўлчамлари таъ-
сир этаётган электро-

магнит тебранишнинг тўлқин узунлиги тартибида ёки
ундан катта ($l \geq \lambda$).

Биринчи ҳолда занжирдаги барча жараёнлар жуда
сузлик билан содир бўлади. Шунинг учун ҳар бир ку-

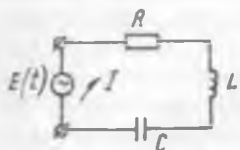
затиш вақтида занжирнинг турли нуқталаридаги токнинг қийматини деярли бир хил деб қараш мумкин. Бунда занжирнинг турли нуқталаридаги барча қайтар ва қайтмас жараёнлар ҳам деярли бир хил бўлади. Бу уларни бир-биридан ажратиб ўрганиш имконини беради, яъни занжирдаги барча қайтар жараёнларни занжирнинг бир нуқтасига тўпланса, қайтмас жараёнлар бошқа бир нуқтасида содир бўлаяпти деб қаралади. Бошқача қилиб айтганда, занжирнинг барча актив қаршиликлари тўпланиб, унинг бир нуқтасига, индуктивлиги ва сигими тўпланиб, унинг иккинчи нуқтасига уланган деб қаралади (2.26-расм). Бундай занжирлар *параметрлари мужассамланган занжирлар* деб аталади.

Демак, занжирлар учун $I \ll \lambda$ шарт бажарилса, улар параметрлари мужассамланган занжирлар бўлади, Занжирларнинг бу хусусияти *квазистационарлик* дейилади.

Иккинчи ҳолда, яъни $I \geq \lambda$ бўлганда, юқорида келтирилгандек занжир элементларини бир-биридан ажратиш мумкин эмас. Чунки ҳар бир кузатиш вақти учун занжирнинг турли нуқталаридаги ток кучининг ўзгаришлари турлича бўлади. Шунинг учун занжирнинг турли нуқталаридаги қайтар ва қайтмас жараёнлар ҳам турлича бўлиб, ҳар бир кузатиш вақтида ўзига хос қийматга эга бўлади. Натижада уларни бир-биридан ажратиб бўлмайди. Бундай занжирлар *параметрлари занжир бўйича тақсимланган электр* занжирлари деб аталади.

Шундай қилиб, параметрлари занжир бўйича тақсимланган занжирлар параметрлари мужассамланган занжирлар каби элементларнинг мустақиллик хусусиятига эга эмас. Унинг ҳар бир нуқтаси бир вақтда маълум қийматли ҳам актив қаршиликка, ҳам индуктивлик ва сигимга эга бўлади. Бундай занжирлар ўта юқори частоталар соҳасида ишлатилади ва катта аҳамиятга эга бўлади.

Электр занжиридан сигнал ўтаётганда унинг киришидан чиқишига қараб маълум миқдорда энергия узатилади. Шунинг учун олиб ўтилган энергия миқдорига қараб занжирлар актив ва пасив занжирларга ажратилади. Агар занжирдан сигнал ўтиш жараёнида унинг энергияси ютилиб, занжирнинг чиқишидаги қуввати киришидаги қувватидан кичик бўлиб қолса, бундай зан-



2.3- расм.

жирлар *пассив* электр занжирлари деб ($P_2 < P_1$), аксинча, унинг қуввати ортиб чиқса ($P_2 > P_1$) — *актив электр занжирлари* деб аталади. Пассив занжирларга электр филтрлари, актив занжирларга эса, кучайтиргичлар ва генераторлар мисол бўлади.

Кўп ҳолларда электр занжиридаги жараёнларнинг анализи унинг чиқишидаги сигналнинг шакли ва миқдори ҳақида маълумот бериши керак. Шунга кўра занжирдан ўтаётган сигнал ўзгаришларини баҳолаш учун занжирлар чизиқли ва чизиқли бўлмаган электр занжирларига ажратилади.

Агар занжирдаги жараёнлар чизиқли интеграл ёки дифференциал тенгламалар орқали ифодаланса, бундай занжирлар *чизиқли электр занжирлари* деб, акс ҳолда эса, *чизиқли бўлмаган электр занжирлар* деб аталади.

Бизга L индуктивлик, C сифим ва R резисторнинг кетма-кет уланишидан тузилган занжир берилган (2.3- расм). Унга уланган манбанинг кучланиши ихтиёрий бўлсин. Шу занжирнинг қандай занжир эканини аниқлаш керак. Бунинг учун Кирхгоф тенгламасини ёзамиз:

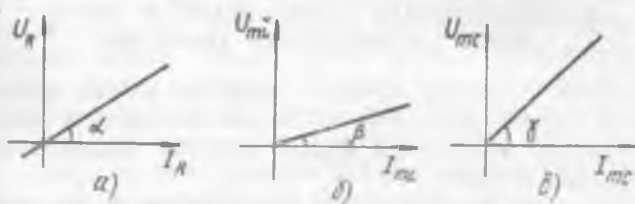
$$IR + L \frac{dI}{dt} + \frac{1}{C} \int Idt = E(t) \quad (2.1)$$

Бу биринчи даражали иккинчи тартибли дифференциал (интеграл) тенгламадир. Лекин уни чизиқли дейиш мумкин эмас. Чунки R , L ва C коэффициентларнинг табиати ноаниқ. Агар улар ток кучи $I(t)$ ва кучланиш $E(t)$ га боғлиқ бўлмаса, (2.1) тенглама чизиқли бўлади. Шунинг учун кўрилатган занжир ҳам чизиқли бўлади.

Агар занжир элементларидан бирортаси ток куч ёки кучланишга боғлиқ ўзгарувчан миқдор бўлса, кўрилатган тенглама ҳам, ва шунга кўра занжир ҳам чизиқли бўлмайди.

Бордию R , L ва C катталиклардан бирортаси вақтга боғлиқ ўзгарадиган катталик бўлса ҳам занжир чизиқли бўлади. Унда (2.1) тенглама параметрик тенгламага айлангани учун занжир *параметрик занжир* дейилади.

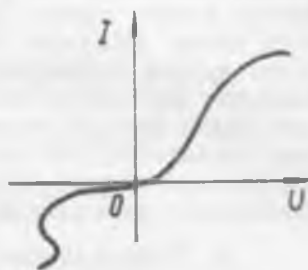
Бу мулоҳазалар шуни кўрсатадики, чизиқли занжирларнинг характерловчи катталиклари — параметрлари ўзгармас миқдорлар, яъни чизиқли элементлар бўлади. Чизиқли бўлмаган занжирларда эса, энг камида битта чизиқли бўлмаган элемент қатнашади. Чизиқли занжирларда ток кучининг ортиши унинг элементларидаги потенциал тушувининг пропорционал равишда ортишига олиб келади. Масалан, индуктивлик ғалтагидан ўтувчи ток кучи $I = I_m \cdot \sin \omega t$ n марта ортса, ундаги кучланиш $U_L = n \omega L \cdot I_m \cos \omega t$ бўлиб, n марта кўпайган бўлади. Бу чизиқли элементларнинг вольт-ампер характеристикалари чизиқли боғланишда бўлишини кўрсатади (частотавий боғланишлар ҳисобга олинмайди). 2.4-расмда R актив қаршилик, L индуктивлик ва C



2.4-расм. Резистив қаршилик (а), индуктивлик (б) ва сифим (в)нинг вольт-ампер характеристикаси.

сифимнинг вольт-ампер характеристикалари кўрсатилган. Бунда актив қаршиликнинг вольт-ампер характеристикасида ток кучи ва кучланишнинг ҳам оний, ҳам амплитудавий қийматини ҳисобга олинса, индуктивлик ва сифимнинг вольт-ампер характеристикасида ток кучи ва кучланишнинг фақат амплитудавий қийматлари орасидаги боғланиш ҳисобга олинади. Бу чизиқли занжирлардан сигнал ўтаётганда унинг шакли бузилмай ўтишини кўрсатади.

Чизиқли бўлмаган электр занжирлари ва уларнинг элементларининг вольт-ампер характеристикаси чизиқли бўлмайди (2.5-расм). Бундай занжирдан сигнал ўтганда унинг шакли бузилади. Бу



2.5-расм. Чизиқли бўлмаган элементнинг вольт-ампер характеристикаси.

ҳол сигнал спектрининг ўзгаришига олиб келади. Чизиқли бўлмаган элементларга мисол қилиб электрон лампаларни, ярим ўтказгичли ва газоразряд асбобларни кўрсатиш мумкин.

Умуман олганда соф чизиқли элемент бўлмайди. Фақат ток кучи ва кучланиш ўзгаришларининг маълум қийматларидагина занжир элементларини чизиқли деб қараш мумкин. Бу физикавий шартлар ва текшириш аниқлигига боғлиқ. Масалан, актив қаршилиқни чизиқли элемент деб олиш учун ундан ўтаётган ток кучи шундай кичик бўлиши керакки, қизиганда қаршилиқ миқдорининг ўзгаришини ҳисобга олмаслик мумкин бўлсин.

2.3. Параметрлари мужассамланган чизиқли электр занжирларини ҳисоблаш

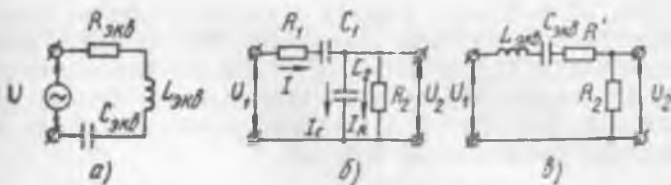
Умуман олганда, электр занжири жуда мураккаб система бўлиб, унда бир нечта пассив электр занжирлари электр манбалари билан маълум тартибда уланган бўлиши мумкин.

Электр занжирларининг мураккаблиги ва хилма-хиллиги уларни текшириш ва ҳисоблаш усулларининг ҳам турлича бўлишини тақозо қилади. Ҳозирда электр занжирларини ҳисоблашнинг жуда кўп йўллари маълум. Шулардан айримлари билан танишамиз.

1. Эквивалент схемалар усули. Бу усулнинг моҳияти шундан иборатки, унда мураккаб занжирдаги жараёнлар содда схемали занжирлар ёрдамида ўрганилади. Ўрганилаётган занжирдаги қайси бир хусусият текширилаётган бўлса, қабул қилинган занжир уни тўла акс эттира олиши керак. Шунинг учун бу занжир *эквивалент схема* дейилади. Масалан, занжирни текширишда унинг чиқиш кучланиши аниқланиши керак бўлса, эквивалент деб қабул қилинган содда схемали занжир ҳам худди шундай чиқиш кучланишига эга бўлиши керак. Албатта бунда ҳар иккала занжир учун кириш манбаининг бирхиллиги таъминланган бўлиши керак. Эквивалент схема тузишнинг турли усуллари мавжуд.

а) Занжирни ўзга эквивалент занжир билан алмаштириш

Эквивалент занжир сифатида кўпинча эквивалент элементлар $L_{экв}$, $R_{экв}$ ва $C_{экв}$ ларнинг кетма-кет ула-



2.6- расм. Умумий эквивалент схема (а) ва (б) схемадаги занжирнинг эквивалент схемаси (в).

нишидан тузилган занжир олинади (2.6а-расм). Бу элементларнинг катталиклари текшириладиган занжир тенгламаси билан эквивалент занжир тенгламаси коэффициентларини солиштириб аниқланади.

Фараз қилайлик, 2,6 б- расмда тасвирланган занжир берилган бўлсин. Уни эквивалент занжир билан алмаштириш керак. Бунинг учун чиқиш кучланиши занжирнинг қайси элементи орқали олинаётганини аниқлаштириш керак. У C_2 сизимдан ёки R_2 резистордан олинмоқда деб қаралиши мумкин. Шунга кўра эквивалент схемалар ҳам турлича бўлади. Мисол учун чиқиш кучланиши R_2 резистордан олинаётган бўлсин. Текшириладиган занжир учун Кирхгоф тенгламасини тузайлик:

$$\left. \begin{aligned} I &= I_C + I_R \\ U_1 &= IR_1 + \frac{1}{C_1} \int I dt + \frac{1}{C_2} \int I_C dt \\ \frac{1}{C_2} \int I_C dt &= I_R \cdot R_2 \end{aligned} \right\} \quad (2.2)$$

Шартга асосан системадаги I_C ток ифодасини йўқотсак, у содда кўринишга келади:

$$U_1 = R_1 R_2 C_2 \frac{dI_R}{dt} + \left(R_1 + R_2 \frac{C_2}{C_1} + R_2 \right) I_R + \frac{1}{C_1} \int I_R dt \quad (2.3)$$

Эквивалент занжир (2. ба-расм) тенгламаси

$$U = L_{\text{экв}} \frac{dI}{dt} + R_{\text{экв}} \cdot I + \frac{1}{C_{\text{экв}}} \int I dt$$

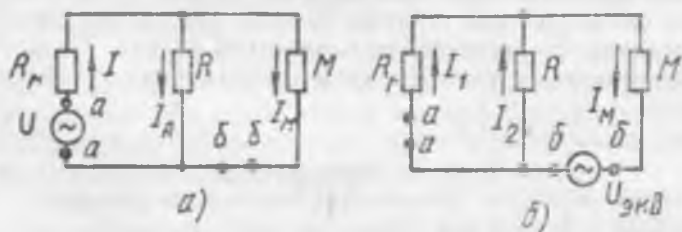
билан (2.3) ифодани солиштириб

$$L_{\text{экв}} = R_1 R_2 C_2; \quad R_{\text{экв}} = R_1 + R_2 \frac{C_2}{C_1} + R_2 = R' + R_2; \quad C_{\text{экв}} = C_1$$

эканини аниқлаймиз. Уларни кетма-кет уласак, текшириладиган занжир учун эквивалент бўлган содда схема ҳосил бўлади (2.6 в-расм). Бу усулдан номаълум занжирдаги жараёнлар иккинчи тартиблигича бўлган дифференциал ёки интеграл тенгламалар билан ифодалангандагина фойдаланиш мумкин.

б. Эквивалент генератор ҳақида теорема

Ҳар бир электр манбаи — генератор ўзининг ҳосил қила оладиган электр юритувчи кучи (ЭЮК) ва ички қаршилиги орқали характерланади. Шунинг учун уни ички қаршнлиги ноль ва ЭЮК $E(t)$ бўлган генераторнинг бирор R_r резистор билан кетма-кет уланиши деб қараш мумкин. Бундай генератор бирор занжирга уланганда R_r резистор ташқи занжир элементиға айланади ва генераторнинг ЭЮК занжирға қўйилган кучланишға сон жиҳатдан тенг бўлиб, занжирдан ўтайдиган ток кучиға боғлиқ бўлмайди.



2.7- расм. Генераторни эквивалент генератор билан алмаштириш.

Эквивалент генератор теоремасига биноан 2.7 а-расмнинг «бб» нуқтасига уланган ва ЭЮК $U_{\text{экв}} = \frac{R}{R+R_r} U$ бўлган эквивалент генератор (2.7 б-расм) занжирнинг M элементлар системасидан ўтайдиган токни ўзгартирмайди. Бошқача қилиб айтганда, занжирнинг «аа» нуқтасидаги манбани унинг «бб» нуқтасига кўчирилганда M элементлар системасидан ўтувчи ток ўзгармаса, унинг ЭЮК $U_{\text{экв}} = \frac{R}{R+R_r} U$ га тенг бўлади. Бунини исбот қилиш учун 2.7-расмдаги ҳар икки занжир учун Кирхгоф тенгламаларини ёзамиз ва U ҳам $U_{\text{экв}}$ кучланишларининг I_m ток кучи билан боғланишини аниқлаймиз.

2.7а- расмдаги занжир учун:

$$\left. \begin{aligned} I \cdot R_r + I_R \cdot R &= U \\ I_R \cdot R &= I_M \cdot M \\ I &= I_M + I_R \end{aligned} \right\} \quad (2.4)$$

(2.4) системадаги I ва I_R катталикларни йўқотамиз:

$$U = \left(\frac{M \cdot R_r}{R} + R_r + M \right) \cdot I_M \quad (2.5)$$

2.7б- расмдаги занжир учун:

$$\left. \begin{aligned} I_1 \cdot R_r &= I_2 \cdot R \\ I_2 \cdot R + I_M \cdot M &= U_{\text{эв}} \\ I_M &= I_1 + I_2 \end{aligned} \right\} \quad (2.4a)$$

(2.4a) системадаги I_1 ва I_2 катталикларни йўқотамиз:

$$U_{\text{эв}} = \left(\frac{R_r}{R + R_r} \cdot R + M \right) \cdot I_M \quad (2.5a)$$

(2.5) ва (2.5a) ифодаларнинг ўзаро нисбатидан

$$U_{\text{эв}} = \frac{R}{R_r + R} \cdot U \quad (2.6)$$

эканини топамиз.

Шундай қилиб, эквивалент схемалар усулига биноан тузилиши жиҳатидан мураккаб бўлган занжирлар нисбатан содда ва хусусиятлари олдиндан аниқланган занжирлар билан алмаштирилади ва текширилади.

II. Суперпозиция усули. Ушбу усулнинг моҳияти занжир киришига мураккаб сигнал таъсир этганда, унда содир бўладиган жараёнларнинг ўзаро таъсирини аниқлашдан иборатдир.

Маълумки, занжир чизиqli бўлса, ток кучи ва кучланишнинг барча қийматларида унинг элементлари доимий бўлади. Шунинг учун занжирдаги бир жараённинг бориши иккинчисига боғлиқ бўлмайди. Лекин бу ҳолда занжир элементларидан ўтаётган йиғинди ток ва ундаги йиғинди кучланиш, ҳар бир хусусий ҳолда, ўзига хос қийматга эга бўлади. Бошқача қилиб айтганда, занжирга бирвақтда бир неча генератор уланганда, занжирда ҳар бир генератор таъсирида ҳосил бўладиган токининг қиймати турлича бўлса ҳам улар ўзаро бир-бирига боғлиқ бўлмаслиги керак. Бу ҳар бир генератор токининг бир хил кўринишли тенгламадан аниқланишини кўрсатади. Уларнинг ечими фақат сон миқдори жиҳатидангина фарқлидир. Шунинг учун занжир киришига уланган генераторларнинг натижавий таъсирини ҳар бир генератор ҳосил қиладиган тоklar йиғиндисини сифатида ифодалаш мумкин:

$$I = I_1 + I_2 + \dots + I_n = \sum_{i=1}^n I_n \quad (2.7)$$

Суперпозиция усули ана шундан иборат. Уни қуйидагича таърифлаш мумкин: чизиқли системага бир вақтда таъсир қилувчи катталикларнинг натижавий таъсирини бир-бирига боғлиқ бўлмаган айрим катталикларнинг таъсирлари натижасининг йиғиндиси деб қараш мумкин.

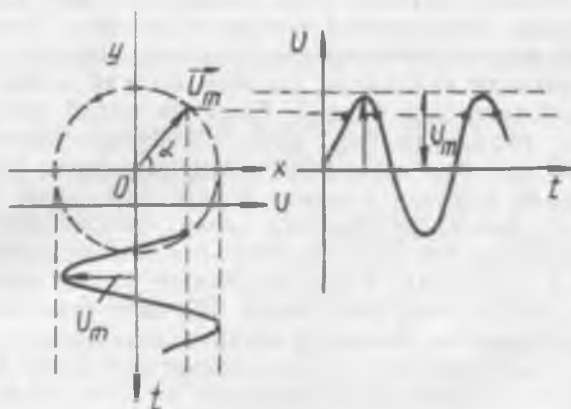
Суперпозиция усули чизиқли занжирлардан мураккаб (импульс) сигналларнинг ўтишини ўрганишда катта аҳамиятга эга. Бунда мураккаб сигнал — таъсир содда ташкил этувчиларга ажратилади:

$$U = \sum_{n=1}^N U_n$$

Сўнгра ҳар бир ташкил этувчи таъсирдан ҳосил бўладиган натижа (масалан, ток) аниқланади. Уларнинг йиғиндиси (2.7) ифодага биноан натижавий катталик бўлиб ҳисобланади.

III. Вектор диаграммалар усули. Гармоник тебраниш характериға эга бўлган жараёнларни ўрганишда уларнинг вақт диаграммаларидан кенг фойдаланилади. Лекин бу усул ёрдамида тебранишлар устида алгебралик амаллар бажариш ва натижавий фазаларини ўрганиш жуда ноқулай. Бундай ҳолларда вектор диаграммалар усулидан фойдаланиш текшириш ва занжирларни ҳисоблаш ишларини осонлаштиради.

Вектор диаграммани тузиш қондаси қуйидагича: тебраниш амплитудасига тенг ёки мутаносиб бўлган



2.8- расм. Тебранишнинг вақт диаграммаси билан вектор диаграммаси орасидаги боғланиш.

бирор ўлчамли радиус векторни олиб, у бирор текисликда соат тилига (стрелкасига) тескари йўналишда ўзгармас тезлик билан айланади дейлик. Радиус-векторнинг бурчак тезлиги ўрганилаётган гармоник жараённинг тебраниш частотасига сон жиҳатдан тенг бўлади. Унинг бирор ўққа проекцияси эса, жараённинг оний қийматини ифодалайди. Масалан, радиус-векторнинг абсциссалар ўқига проекцияси

$$U_x = U_m \cdot \cos \alpha = U_m \cdot \sin \left(\alpha + \frac{\pi}{2} \right)$$

кучланиш (токи кучи) нинг оний қиймати косинуслар қонуни бўйича ўзгаришини кўрсатса, ордината ўқига проекцияси

$$U_y = U_m \cdot \sin \alpha = U_m \cdot \sin (\omega t + \varphi)$$

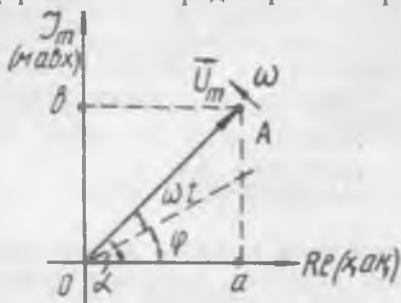
унинг синуслар қонуни бўйича ўзгаришини ифодалайди. Бу ҳол 2.8-расмда тасвирлаб берилган. Ундан кўринадики, радиус-векторнинг бошланғич ҳолати бошланғич фаза φ билан аниқланади. $\varphi=0$ бўлганда у абсцисса ўқи билан устма-уст тушади.

Кўрилаётган усулнинг моҳияти айланувчи векторлар проекцияларининг йиғиндиси натижавий векторнинг проекциясига тенг деган қоидага асосланган. Шунинг учун текширилаётган жараённинг оний қийматини аниқлаш учун, аввал, айланувчи векторларнинг тенг таъсир этувчиси — натижавий вектор аниқланади ва унинг ё «х», ёки «у» ўққа бўлган проекцияси топилади. Фақат шуни ёдда тутиш керакки, бу айтганларимизни етарлича узоқ вақт фазалар фарқи ўзгаришсиз қоладиган (когерент) тебранишлар учунгина қўллаш мумкин. Чунки шу ҳолдагина векторларнинг ўзаро жойланиши ўзгаришсиз бўлиб, уларнинг йиғиндиси донмий бўлади.

Айрим ҳолларда айланувчи деб радиус — векторни эмас, балки кузатувчини ёки координаталар системасини олинади. Бунда радиус-векторлар қўзғалмас бўлади.

Вектор диаграммалар усулининг афзаллиги унинг кўргазмали бўлиши ва ҳисоблашнинг тежамли эканлигидадир. Аммо бу усулнинг аниқлиги, биринчидан жуда кичик бўлиб, ҳисоблаш натижаси тақрибий бўлади. Иккинчи томондан, танланган радиус-вектор тебраниш амплитудасининг катталигинигина ифодалаб, унинг фа-

зодаги йўналишини ҳисобга олмайди (масалан, магнит майдон кучланганлиги вектори ва бошқалар). Шунга қарамай вектор диаграммалар усули занжирларни аналитик ҳисоблаш усулининг асосини ташкил қилади.



2.9- расм. Комплекс соҳада айланувчи радиус-вектор.

IV. Комплекс амплитудалар усули. Маълумки, комплекс соҳада ётувчи нуқтанинг ўрни комплекс сон орқали ифодаланади ва уч хил ёзилади: алгебраик, тригонометрик ва кўрсаткичли. Уларни 2.9-расмдан аниқлаш мумкин.

Комплекс сон U_k (A —нуқта) нинг алгебраик ифодаси

$$U_k = a + jb \quad (2.8)$$

кўринишда ёзилади. Бунда $j = \sqrt{-1}$ — иррационал сон. «а» катталики комплекс соннинг ҳақиқий қисми бўлиб, сон жиҳатдан радиус-вектор U_m нинг ҳақиқий (Real) ўққа проекциясига тенгдир:

$$a = U_m \cdot \cos \alpha = \text{Re}(U_k)$$

«b» катталики эса, комплекс сон U_k нинг мавҳум қисмини ташкил этади ва сон жиҳатдан радиус-векторнинг мавҳум (Imaginare) ўққа проекцияси бўлади:

$$b = U_m \cdot \sin \alpha = \text{Im}(U_k)$$

«а» ва «b» катталикларнинг ифодаларини (2.8) формулага қўйсак, комплекс сон U_k нинг тригонометрик ифодаси ҳосил бўлади:

$$U_k = U_m (\cos \alpha + j \sin \alpha) \quad (2.8a)$$

Агар $\cos \alpha + j \sin \alpha = e^{j\alpha}$ (Эйлер формуласи) эканини ҳисобга олсак, комплекс соннинг учинчи—кўрсаткичли ифодаси ҳосил бўлади:

$$U_k = U_m \cdot e^{j\alpha} \quad (2.8b)$$

Бунда $U_m = \sqrt{a^2 + b^2}$ комплекс соннинг модули, α — ком-

плекс соннинг аргументи дейилади ва қуйидагича аниқланади:

$$\cos \alpha = \frac{a}{U_m}; \quad \sin \alpha = \frac{b}{U_m}; \quad \operatorname{tg} \alpha = \frac{b}{a} \quad (2.9)$$

Электр занжирларини ҳисоблашнинг бу усулида комплекс соҳада ётувчи A нуқта деб радиус-вектор $\vec{U}_m$ нинг учи олинади. Радиус-вектор айланма ҳаракатда бўлгани учун бу нуқта ҳам вақт ўтиши билан комплекс соҳадаги ўз ўрнини ўзгартириб туради. Шунинг учун у тебранишнинг оний қийматларини ифодалаб беради.

Демак, радиус-векторнинг модули гармоник тебранишнинг амплитуда қийматини, аргументи эса, ҳар бир вақт momenti учун тебраниш фазаси $\alpha = \omega t + \varphi$ ни ифодалайди. Шунга кўра

$$U = U_m \cdot \cos(\omega t + \varphi) \quad \text{ёки} \quad U = U_m \cdot \sin(\omega t + \varphi)$$

кўринишда ифодаланган гармоник тебранишлар комплекс соҳада тригонометрик

$$U_{\kappa} = U_m \cos(\omega t + \varphi) + j U_m \sin(\omega t + \varphi) \quad (2.10)$$

ёки кўрсаткичли

$$U_{\kappa} = U_m \cdot e^{j(\omega t + \varphi)} = U_m \cdot e^{j\omega t} \quad (2.10a)$$

шаклда бирхил U_{κ} комплекс сон орқали ифодаланадилар. U_{κ} катталик *оний комплекс* сон деб аталади ва гармоник тебранишнинг оний қийматини ифодаловчи белги бўлиб ҳисобланади.

$$U_m = U_m \cdot e^{j\varphi} = U_m (\cos \varphi + j \sin \varphi) \quad (2.10б)$$

катталик тебранишнинг *комплекс амплитудаси* дейилади. U ҳақиқий ўқ билан φ бурчак ташкил қилган қўзғолмас $\vec{U}_m$ радиус векторни ифодалайди. (2.9-расм). Шунинг учун унинг модули сон жиҳатдан тебраниш амплитудасига тенг бўлади: $|U| = U_m$.

Шундай қилиб, оний комплекс сон U_{κ} гармоник тебранишнинг оний қийматига тенг эмас. U_{κ} гармоник тебранишнинг комплекс соҳадаги шартли белгисидир. Гармоник тебранишнинг ҳақиқий $U(t)$ қийматига ўтиш учун радиус-векторнинг ё ҳақиқий, ё мавҳум ўққа проекциясини аниқлаш лозим:

$$\begin{aligned} U(t) &= \operatorname{Re}(U_m) = \operatorname{Re}[\dot{U}_m \cdot e^{j\omega t}] = U_m \cdot \cos(\omega t + \varphi) \\ U(t) &= \operatorname{Im}(U_m) = \operatorname{Im}[\dot{U}_m \cdot e^{j\omega t}] = U_m \cdot \sin(\omega t + \varphi) \end{aligned} \quad (2.10b)$$

Демак, кўрилатган усулнинг моҳияти гармоник ҳодисани комплекс соннинг мавҳум ёки ҳақиқий қисмлари кўринишида ифодалашдан иборатдир. Бунда ҳақиқий физик ҳодисани ифодалаш учун зарур математик ҳисоблашлар комплекс сон устида олиб борилади. Яқиний натижани аниқлашда яна бошланғич ҳолатга қайтилади.

Ҳақиқий қисмлари тенг, мавҳум қисмлари ишораси билан фарқ қилувчи икки комплекс сон *қўшма комплекс* сон деб аталади. Уларнинг модуллари бир хил бўлиб, фазалари миқдор жиҳатдан тенг ва ишоралари қарама-қарши бўлади:

$$\begin{aligned} \dot{A} &= B + jC = A \cdot e^{j\psi} \\ \dot{A}^* &= B - jC = A \cdot e^{-j\psi} \end{aligned} \quad (2.11)$$

Икки қўшма комплекс соннинг кўпайтмаси улар модулларининг квадратига тенгдир:

$$\dot{A} \cdot \dot{A}^* = A^2$$

Занжирларни ҳисоблашда элементларнинг қаршилигини комплекс сонлар билан тасвирлаш катта амалий аҳамиятга эга. Текширилатган занжир қаршилигининг комплекс тасвири $\dot{Z}$ ундаги кучланиш ва токнинг комплекс ифодаларини ўзаро боғлайдиган миқдордир. Бу боғланиш Ом қонунига мос келади:

$$\dot{Z} = \frac{\dot{U}_m}{\dot{I}_m} = Z \cdot e^{j\psi} \quad (2.12)$$

Z катталиқ занжирнинг *тўлиқ комплекс қаршилиги* ёки *занжир импеданси* деб аталади. Унинг комплекс бўлиши занжирдаги ток ва кучланиш орасида фаза силжиши мавжудлигини ифодалайди.

(2.12) ифодани қуйидаги кўринишда ёзиб олайлик:

$$\dot{I}_m = \frac{\dot{U}_m}{\dot{Z}} = \frac{U_m}{Z} \cdot e^{j(\varphi - \psi)} \quad (2.12a)$$

Агар (2.12a) ифодани занжирга қўйилган $U = U_m \cos(\omega t + \varphi)$

гармоник кучланиш таъсирида занжирда ҳосил бўладиган токнинг комплекс амплитудаси деб қарасак, унинг оний комплекс миқдори

$$I_k = \dot{I}_m \cdot e^{j\omega t} = \frac{U_m}{Z} \cdot e^{j(\varphi - \psi)} \cdot e^{j\omega t}$$

бўлиб, ҳақиқий қиймати

$$I = \frac{U_m}{Z} \cdot \cos(\omega t + \varphi - \psi) \quad (2.126)$$

бўлади.

Демак, занжирдаги турғун (стационар) токнинг ифодасини аниқлаш учун занжирнинг тулиқ комплекс қаршилиги маълум бўлиши керак.

Шу мақсадда занжирни ташкил этадиган R , L , C элементлар қаршиликларининг комплекс ифодаларини аниқлайлик.

Агар ҳар бир элемент учларидаги кучланиш $U_k(t) = \dot{U}_m \cdot e^{j\omega t}$, ўтаётган ток $I_k(t) = \dot{I}_m \cdot e^{j\omega t}$ деб фараз қилсак, қуйидаги тенгликларни ёзиш мумкин:

$$\left. \begin{aligned} R &= \frac{U_k(t)}{I_k(t)} = \frac{\dot{U}_m \cdot e^{j\omega t}}{\dot{I}_m \cdot e^{j\omega t}} = \dot{Z}_R \quad \text{ёки} \quad \dot{Z}_R = R \\ L &= \frac{U_k(t)}{\frac{dI_k(t)}{dt}} = \frac{\dot{U}_{mL} \cdot e^{j\omega t}}{j\omega \dot{I}_{mL} \cdot e^{j\omega t}} = \frac{\dot{Z}_L}{j\omega} \quad \text{ёки} \quad \dot{Z}_L = j\omega L = x_L \\ \frac{1}{C} &= \frac{U_k(t)}{\int I_k(t) dt} = \frac{\dot{U}_{mC} \cdot e^{j\omega t}}{\dot{I}_{mC} \cdot e^{j\omega t}} = j\omega \cdot \dot{Z}_C \quad \text{ёки} \quad \dot{Z}_C = \frac{1}{j\omega C} = -jx_C \end{aligned} \right\} \quad (2.13)$$

(2.13) ифодадан кўринадикки, R , L , C элементларнинг қаршиликлари ўзига мос келувчи комплекс қаршиликнинг модулига тенг экан. Демак, занжир элементининг комплекс қаршилиги унинг ҳақиқий қаршилигидан $e^{j\alpha}$ миқдорга фарқ қилар экан. Бу миқдор элементдаги кучланиш билан ток орасидаги фаза фарқини ифодалайди. (2.13) ифодага кўра резистордан ўтувчи токнинг фазаси унга қўйилган кучланиш фазасига мос келади: $\alpha = 0$.

Индуктивликдан ўтувчи ток қўйилган кучланишдан $\alpha = \frac{\pi}{2}$

бурчак орқада қолса, конденсатордаги ток — $\alpha = \frac{\pi}{2}$ бурчак олдинга кетади. Шунинг учун индуктивлик ғалтаги ва конденсатор реактив қаршиликлар бўлиб, энергия тўплаш хусусиятига эга элементлардир.

Шундай қилиб, комплекс амплитудалар усулини қўллаш занжирни ифодаловчи барча дифференциал ёки интеграл тенгламаларни оддий алгебранинг тенгламалари билан алмаштиради. Натижада ҳисоблаш бирмунча соддалашади.

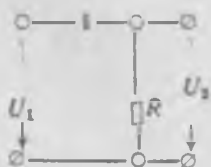
2.4. Дифференциалловчи ва интегралловчи занжирлар

Агар занжирнинг чиқиш кучланишининг оний қиймати кириш кучланишининг ҳосиласига мутаносиб ўзгарса, бундай занжир *дифференциалловчи*:

$$U_2 = A \frac{dU_1}{dt},$$

агар у кириш кучланишининг интегралига мутаносиб ўзгарса, *интегралловчи занжир* дейилади:

$$U_2 = B \int U_1 dt$$



2.10- расм. Дифференциалловчи RC—занжир.

Бу ерда А ва В — мутаносиблик коэффициентлари.

Умуман олганда, дифференциалловчи ва интегралловчи занжирлар етарлича мураккаб электрон схемага эга. Лекин биз бу жараёнларнинг моҳиятини тушунишга имкон берадиган энг содда схемали занжирлар билан танишамиз.

Бизга С сифим ва R резисторнинг кетма-кет уланишидан ташкил топган занжир берилган бўлсин (2.10- расм). Унда чиқиш кучланиши R резистор орқали олинсин.

Кирхгоф тенгламасини тузамиз:

$$U_1 = \frac{1}{C} \int I dt + IR \quad (214)$$

Ундан вақт бўйича ҳосила олиб, икки томонини RC га кўпайтурсак, қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

$$RC \frac{dU_1}{dt} = IR + R^2C \frac{dI}{dt} \quad (2.14a)$$

Кетма-кет уланишда занжир элементларидан бир хил ток ўтганлиги учун уни конденсатор кучланиши орқали ифодалаш мумкин:

$$I = C \frac{dU_c}{dt} \quad (2.15)$$

(2.15) ифодани (2.14a) ифодага қўйиб, чиқиш кучланиши $U_2 = IR$ эканини ҳисобга олсак, қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

$$U_2 = RC \frac{dU_1}{dt} - R^2C^2 \frac{d^2U_2}{dt^2} \quad (2.16)$$

Агар бу ифодада иккинчи ҳадни ҳисобга олмаслик мумкин бўлса, занжирни дифференциалловчи дейиш мумкин:

$$U_2 \approx RC \frac{dU_1}{dt} \quad (2.16a)$$

Бунинг учун занжирнинг *вақт доимийси* деб аталувчи RC катталиқ етарлича кичик миқдор бўлиши керак.

(2.16a) ифодани бошқача йўл билан ҳам олиш мумкин. Бунинг учун (2.15) ни чиқиш кучланиши ифодасига қўяйлик: $U_2 = RC \frac{dU_c}{dt}$ Агар бунда U_c ни U_1 орқали ифодалаш мумкин бўлса, (2.16a) ҳосил бўлади, яъни занжиримизни дифференциалловчи занжир дейиш мумкин бўлади. Ана шундай алмаштиришни ўтказиш учун

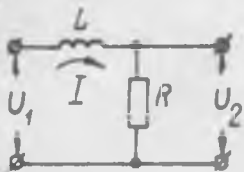
$$R \ll \frac{1}{\omega C} \quad (2.17)$$

тенгсизлик ўринли бўлиши, яъни кириш кучланишининг асосий қисми синфимга қўйилган бўлиши керак. Шунга кўра (2.17) ифода занжирнинг *дифференциаллаш шарти* деб аталади. Уни қуйидаги кўринишда ифодалаш қулай:

$$RC \ll \frac{1}{\omega} \text{ ёки } \tau \ll T \quad (2.17a)$$

Бу ерда $\tau = RC$ — занжирнинг вақт доимийси, $T = \frac{1}{\omega}$ занжирга таъсир этувчи тебраниш даври.

Демак, занжир дифференциалловчи бўлиши учун



2.11- расм. Интегралловчи RL—занжир.

унинг вақт доимийси қўйилган сигналнинг тебраниш давридан етарлича кичик миқдор бўлиши керак.

Энди L индуктивлик ва R резисторнинг кетма-кет уланишидан тузилган занжирни қўрайлик. Унда чиқиш кучланиши R резистор орқали олинсин (2.11-расм):

$$U_2 = U_R = IR \quad (2.18)$$

Занжир элементлари кетма-кет бўлгани учун занжирдаги токни индуктивликдаги кучланиш орқали қўйидагича ифодалаш мумкин:

$$I = \frac{1}{L} \int U_L \cdot dt \quad (2.19)$$

Агар (2.19) ифодани (2.18) ифодага қўйсак ва $U_L \sim U_1$ алмаштиришни ўтказолсак, занжиримиз интегралловчи бўлади:

$$U_2 \simeq \frac{R}{L} \int U_1 \cdot dt \quad (2.20)$$

Бунинг учун кириш кучланишининг асосий қисми индуктивликка қўйилган бўлиши керак, яъни

$$\omega L \gg R \text{ ёки } \tau \gg T \quad (2.21)$$

тенгсизлақ бажарилиши керак. Бу шарт *интеграллаш шарт*и деб аталади. Бунда $\tau = \frac{L}{R}$ — занжирнинг вақт доимийси.

Худди шу усулда чиқиш кучланиши индуктивлик орқали олинган LR — занжирнинг дифференциалловчи, чиқиши сиғим орқали бўлган RC — занжирнинг интегралловчи занжир бўлишини исбот қилиш мумкин.

Дифференциалловчи занжирлар ёрдамида давом этиш вақти қисқа бўлган ўткир импульслар ҳосил қилиш мумкин. Интегралловчи занжирлар ёрдамида эса, кам қувватли жуда кичик сигналлар қайд қилинади.

2.5. Электр занжирларининг асосий характеристикалари

Электр занжирига таъсир этадиган ва унинг чиқишида ҳосил бўладиган катталиклар мажмуаси — куч-

ланиш, ток кучи, майдон кучланганлиги ва бошқалар занжирнинг иш режимини ташкил этади. Занжирнинг иш режими одатда, икки турга — турғун (стационар) ва турғун бўлмаган режимларга ажратилади.

Агар занжир элементларидаги ток кучи ва кучланиш қийматининг ўзгариш қонуни ўзгармас коэффициентгача аниқлик билан занжирга таъсир этувчи катталикларнинг ўзгариш қонуни билан мос тушса, занжирнинг бу ҳолдаги иш режими *турғун иш режими* акс ҳолда эса, *турғун бўлмаган иш режими* деб аталади.

Демак, занжирнинг турғун иш режимига занжирдаги турғун жараёнлар турғун бўлмаган иш режимига эса, турғун бўлмаган жараёнлар мос келади. Занжирнинг турғун бўлмаган жараёнлари ўтиш жараёнлари деб ҳам аталади.

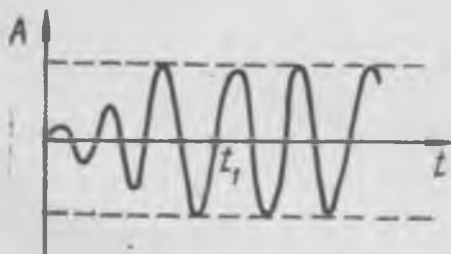
Занжирнинг турғун иш режимида унинг элементларидаги ток кучи ёки кучланиш чексиз вақт ё гармоник қонун бўйича ўзгаришга эришади, ёки ўзгармас бўлиб қолади. Демак, занжирдаги ҳар қандай ўзгариш — кириш кучланишининг ўзгариши, занжир элементининг ўзгартирилиши ва бошқалар занжирнинг турғун иш режимини бузади. Занжир қайтадан янги турғун режимга бир зумда ўтиши мумкин эмас. Бунинг учун маълум вақт ўтиши талаб қилинади. Янги турғун ҳолатга ўтиш вақтининг давомийлиги занжирнинг таркибига боғлиқ. Агар занжир фақат резисторлардан ташкил топган бўлса, бу вақт шунчалик қисқа бўладики, уни ҳатто оний деб ҳам ҳисоблаш мумкин. Занжирда реактив элементлар қатнашган ҳолда эса, реактив элементдаги электромагнит майдон ўз энергиясини ўзгартириб олиши учун маълум вақт талаб қилинади.

Бирлик вақт ичида энергиянинг ўзгариши $P = \frac{dw}{dt}$

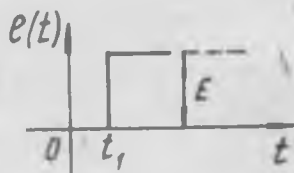
у ёки бу элемент қабул қиладиган қувватни ифодалайди. Агар энергия оний вақтда ўзгара олади деб фараз қилинса, унда қувват чексизга айланиб қолади, лекин бу физик маънога эга эмас. Демак, реактив элементлар (сиғим ва индуктивлик) нинг энергияси сакраш билан, яъни оний вақтда ўзгариши мумкин эмас. Бошқача қилиб айтганда, занжирнинг энергия жамғармасини белгиловчи реактив элементлар мавжуд занжирда бир турғун ҳолатдан иккинчи турғун ҳолатга ўтиш вақт ўтиши билан узлуксиз боради. Бу занжирнинг чиқиш катталиклари кириш катталикларидан шакл жиҳатдан

фарқ қилишини ифодалаб беради. Назарий жиҳатдан қараганда занжирдаги ўтиш жараёнлари чексиз узоқ вақт давом этади. Лекин амалда занжирдаги ўтиш жараёнлари чекли вақт ичида тугалланган деб қаралади. Унинг давом этиш вақти занжирнинг вақт доимийси орқали характерланади. Занжирнинг вақт доимийсига тенг вақт ичида занжирдаги жараёнлар «е» марта ўзгаришга учрайди. Одатда занжирдаги ўтиш жараёнлари $t = (4+5) \tau$ вақт ичида тугалланган ҳисобланади (2.12-расмда гармоник тебранишнинг турғун ҳолатга ўтиши тасвирланган).

Занжирдаги жараёнларнинг мураккаб бўлиши унинг характеристикаларининг турлича бўлишини кўрсатади. Занжирдаги турғун жараёнлар унинг *стационар характеристикалари* орқали, турғун бўлмаган жараёнлар эса, *ўтиш характеристикалари* орқали ифодаланади.



2.12-расм. Гармоник тебраниш жараёнининг турғун ҳолатга ўтиши.



2.13-расм. «Кучланиш сакраши» нинг тасвири.

2.6. Электр занжирининг ўтиш характеристикалари

Занжирнинг бирлик амплитудали «кучланиш сакраши»га жавоби занжирнинг *ўтиш характеристикаси* дейилади. «Кучланиш сакраши» шундай катталики, у оний вақтда маълум амплитуда қийматига эришиб, сўнгра чексиз вақт давомида ўзгаришсиз туради (2.13-расм):

$$e(t) = \begin{cases} 0 & t < t_1 \text{ гача} \\ E & t > t_1 \text{ дан бошлаб} \end{cases}$$

Оддий RC ва RL — занжирларнинг ўтиш характеристикаларини аниқлайлик.

Чиқиши сиғим орқали бўлган RC — занжирга (2.14-расм) E амплитудали «кучланиш сакраши» таъсир

этаётган бўлсин, Қулай бўлиши учун сакраш $t=0$ вақтда содир бўлади деб фараз қиламиз. $t \geq 0$ вақт учун Кирхгоф тенгламасини ёзайлик:

$$E = U_R + U_c \quad (2.22)$$

Занжирдаги ток (2.15) ифода орқали ифодаланишини ҳисобга олсак, (2.22) ифода қуйидаги кўринишга келади:

$$RC \frac{dU_c}{dt} + U_c = E \quad (2.22a)$$

Бу ўзгармас коэффициентли бир жинсли бўлмаган чиқиқли дифференциал тенглама. Маълумки, бундай тенгламанинг ечими мос бир жинсли дифференциал тенгламанинг умумий ечимига бир жинсли бўлмаган дифференциал тенгламанинг хусусий ечимларидан бирини қўшиш билан топилади:

$$U_c = U_{c1} + U_{c2} \quad (2.23)$$

Бунда U_{c1} — мос бир жинсли тенгламанинг умумий ечими; U_{c2} — бир жинсли бўлмаган тенгламанинг хусусий ечими; — U_{c1} ташқи таъсир бўлмаган ҳолда занжирнинг бошланғич энергетик ҳолати ўзгариши туфайли содир бўладиган жараёнларни ифодалайди. Шунинг учун уни *эркин кучланиш* дейилади ва у занжирдаги хусусий, яъни эркин жараёнларни характерлайди.

U_{c2} хусусий ечим мажбурловчи ташқи куч билан характерланади ва *мажбурловчи кучланиш* деб аталади. Тенгламанинг шу ечимларини аниқлайлик. Аввал мос бир жинсли дифференциал тенгламани тузайлик:

$$RC \frac{dU_c}{dt} + U_c = 0 \quad (2.24)$$

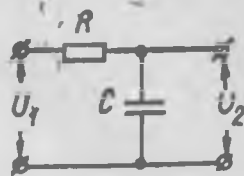
Ўзгарувчиларни ажратиб интегралласак, умумий ечим ҳосил бўлади:

$$U_{c1} = A \cdot e^{-\frac{t}{RC}}, \quad (2.25)$$

A — интеграллаш доимийси.

Занжирдаги эркин жараёнлар чексиз вақт давом этади, чунки конденсатор фақат чексиз вақт ичидагина E миқдоргача зарядланиши мумкин. Ана шу қийматни хусусий ечим деб оламиз:

$$U_{c2} = E \quad (2.25a)$$



2.14-расм. Интегралловчи RC-занжир.

(2.25) ва (2.25 а) ифодаларни (2.23) ифодага қўйсак, (2.22 а) тенгламанинг умумий ечимн ҳосил бўлади:

$$U_c = E + A \cdot e^{-\frac{t}{RC}} \quad (2.26)$$

А коэффициентни аниқлаш учун бошланғич шартлардан фойдаланамиз. Улар занжирнинг бошланғич энергетик ҳолати билан аниқланади. Бизнинг ҳолда конденсатор энергия тўпловчи элемент ҳисобланади. Шунинг учун бошланғич шартлар шу конденсатордаги бошланғич энергия жамғармаси

$$W_c = \frac{CU_c^2}{2}$$

билан характерланади. У оний вақт ичида сакраш билан ўзгариши мумкин эмас. Шунинг учун занжир кичиришига «кучланиш сакраши» таъсир этган пайтда ($t=0$) конденсатордаги кучланиш нолга тенг (ўзгаришсиз) бўлади: $U_c(0)=0$. Шунга кўра (2.26) умумий ечимдан $A=-E$ экани келиб чиқади. Бу занжирга «кучланиш сакраш» таъсир этган онда унда амплитудаси «кучланиш сакраши» никига тенг, лекин тескари ишорали ЭЮК ҳосил бўлишини кўрсатади. Шунга асосан умумий ечим (2.26) қуйидаги кўринишда ифодаланади:

$$U_c = E(1 - e^{-\frac{t}{RC}}) \quad (2.27)$$

Бу занжирдаги ўтиш жараёнининг ифодасидир. Ундан занжирнинг ўтиш характеристикасини аниқлаш мумкин:

$$h(t) = \frac{U_c}{E} = 1 - e^{-\frac{t}{RC}} \quad (2.27a)$$

(2.15) формула асосида (2.27) муносабатдан занжирдаги ток кучининг ифодаси топилади:

$$I = \frac{E}{R} \cdot e^{-\frac{t}{RC}} \quad (2.28)$$

(2.27) ва (2.28) ифодалар кучланиш ва ток кучининг экспоненциал қонун бўйича ўзгаришини кўрсатади. Уларнинг ўзгариш тезлиги занжирнинг вақт доимий $\tau=RC$ га боғлиқ. Вақт доимийсининг ортиши билан ток кучи ва кучланишнинг ўзгариш тезлиги камаяди,

яъни ўтиш жараёнлари узоқроқ вақт давом этади ва аксинча (2.15-расм).

Агар RC — занжирнинг чиқиш кучланиши резистор орқали олинса (2.10-расм), юқорида кўрилган занжирдаги жараёнлар сақланиб қолади ва чиқиш кучланиши қуйидагича бўлади:

$$U_R = IR = E \cdot e^{-\frac{t}{RC}} \quad (2.29)$$

У ҳолда занжирнинг ўтиш характеристикаси

$$h(t) = \frac{U_R}{E} = e^{-\frac{t}{RC}} \quad (2.30)$$

бўлади.

Демак, резистордаги кучланиш ҳам экспоненциал қонун бўйича ўзгариб, ташқи кучни улаш вақтида сакраш билан ўзининг максимал қийматига эришар экан. U_c , I ва U_R катталикларнинг вақтга боғлиқ ҳолда ўзгариши 2.15-расмда тасвирланган.

Энди RL — занжирдаги ўтиш жараёнларини кўрайлик.

Чиқиш R резистор орқали бўлган RL — занжир (2.11-расм)нинг киришига «кучланиш сакраши» (2.13-расм) таъсир этсин. $t > 0$ учун Кирхгоф тенгламасини тузайлик;

$$L \frac{di}{dt} + IR = E \quad (2.31)$$

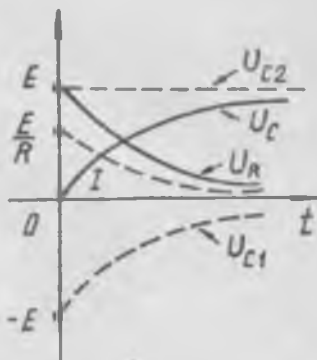
Бу I га нисбатан бир жинсли бўлмаган ўзгармас коэффициентли чизиқли дифференциал тенглама. Шунинг учун унинг ечими эркин ва мажбурловчи токларнинг йиғиндисига тенг бўлади:

$$I = I_1 + I_2 = I_m \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (2.32)$$

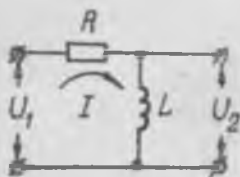
Бунда $I_m = \frac{E}{R}$ токнинг амплитуда қиймати.

Шунга кўра чиқиш кучланиши қуйидагича ифодаланади:

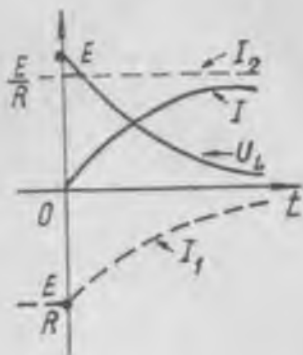
$$U_R = IR = \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) E \quad (2.33)$$



2.15-расм. RC — занжирдаги ўтиш жараёнлари тасвири.



2.16- расм. Дифференциалловчи RL-занжир.



2.17- расм. RL — занжирдаги ўтиш жараёнлари тасвири.

(2.32) ва (2.33) лар асосида занжирнинг ўтиш характистикасини аниқлаймиз:

$$h(t) = \frac{U_R}{E} = 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (2.34)$$

Агар чиқиш кучланиши L индуктивлик ғалтаги орқали олинса (2.16- расм), токнинг характири ўзгармайди, яъни у (2.32) орқали ифодалана беради. Шунга кўра чиқиш кучланиши қуйидагича бўлади:

$$U_z = U_L = L \frac{di}{dt} = E \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (2.35)$$

(2.32) — (2.35) ифодалар шуни кўрсатадики, RC — занжирдаги каби RL — занжирда ҳам ток кучи билан кучланиш экспоненциал қонун бўйича ўзгаради. Уларнинг ўзгариш тезлиги ҳам занжирнинг вақт доимийсига боғлиқ бўлиб, унинг ортиши билан занжирдаги ўтиш жараёнлари сусайиб боради (2.17- расм).

Шундай қилиб, занжирнинг ўтиш характистикаси ундан ўтаётган сигналнинг вақт бўйича қандай ўзгариб чиқишини баҳолаш имконини беради.

2.7. Электр занжирининг стационар характистикалари

Маълумки, барча электр занжирларини тузилишидан қатъий назар тўрт қутбли система деб қараш мумкин (2.1- расм). Агар занжирда электр манбаи бўлса,

у актив, акс ҳолда эса, *пассив тўрт қутбли система* деб аталади.

Электр занжирини асосий характерловчи катталиги унинг *комплекс узатиш коэффициентидир*. У чиқиш сигнали амплитудасининг кириш сигнали амплитудасига нисбати кўринишида ифодаланади:

$$K = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = \frac{U_{m2}}{U_{m1}} \cdot e^{j\varphi} = K \cdot e^{j\varphi} \quad (2.36)$$

Бунда, $K = \frac{U_{m2}}{U_{m1}}$ — узатиш коэффициентининг модули;

$\varphi = \varphi_2 - \varphi_1$ — тебранишлар орасидаги фаза фарқи.

Демак, занжирнинг узатиш коэффициенти чиқиш кучланиши кириш кучланишининг қанча қисмини ташкил этишини кўрсатади. Унинг комплекс катталик бўлиши занжирда энергия тўловчи элементлар қатнашиши билан характерланади. Шунинг учун у частотага боғлиқ миқдордир: $K = K(\omega)$.

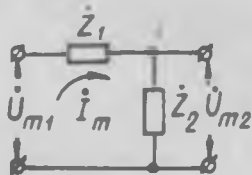
Комплекс узатиш коэффициентининг модули $K = |K(\omega)|$ — *занжирнинг амплитуда — частотавий ёки частотавий характеристикаси* деб, аргументи — $\varphi = \varphi(\omega)$ эса, *занжирнинг фазавий характеристикаси* деб аталади.

Занжирнинг частотавий характеристикаси занжирдан гармоник бўлмаган тебраниш ўтганда унинг ташкил этувчиларининг амплитудалари қандай ўзгаришини кўрсатади. Бу ўзгаришлар *частотавий бузилишлар* деб юритилади.

Занжирдан гармоник бўлмаган тебраниш ўтганда ташкил этувчиларнинг фазавий муносабатлари қандай ўзгаришини унинг фазавий характеристикаси ифодалайди. Бу ўзгаришлар *фазавий бузилишлар* дейилади.

Занжирда содир бўладиган частотавий ва фазавий бузилишлар биргаликда чиқиш сигнали шаклининг ўзгаришига сабабчи бўлади.

Тебраниш частотаси ўзгармас бўлганда чиқиш кучланиши амплитудасининг кириш кучланиши амплитудасига боғлиқлигини ифодаловчи катталик *занжирнинг амплитудавий характеристикаси* деб аталади:



2.16- расм. Кучланиш бўлғичи.

$$U_{m2} = f(U_{m1}) / \omega = \text{const}$$

У занжирдаги амплитудавий бузилишларни ифода-
лайди.

Частотавий, фазавий ва амплитудавий характери-
стикалар занжирнинг *стационар характеристикаларини*
ташkil қиладилар.

$\dot{Z}_1$ ва $\dot{Z}_2$ қаршиликларнинг кетма-кет уланишидан
тузилган занжирни олайлик (2.18-расм). Унда

$$\begin{aligned} \dot{Z}_1 &= Z_1 \cdot e^{j\psi_1} & \dot{U}_{m1} &= U_{m1} \cdot e^{j\varphi_1} \\ \dot{Z}_2 &= Z_2 \cdot e^{j\psi_2} & \dot{U}_{m2} &= U_{m2} \cdot e^{j\varphi_2} \\ \psi_1 &\neq \psi_2 & \varphi_2 &\neq \varphi_1 \end{aligned}$$

деб ҳисоблаймиз. Таърифга кўра занжирнинг узатиш
коэффициенти (2.36) орқали ифодаланиши керак. Ле-
кин у узатиш коэффициентининг занжир элементлари
орқали қандай аниқланишини кўрсатмайди. Агар

$$\left. \begin{aligned} \dot{U}_{m1} &= \dot{I}_m \cdot Z_1 + \dot{I}_m \cdot Z_2 \\ \dot{U}_{m2} &= \dot{I}_m \cdot Z_2 \end{aligned} \right\}$$

эканини ҳисобга олсак, бизнинг занжир учун бу боғла-
ниш вужудга келади:

$$K = \frac{\dot{Z}_2}{\dot{Z}_1 + \dot{Z}_2} \quad (2.37)$$

Бунда K нинг қиймати бирдан кичик. Шунинг учун кў-
раётган занжиримиздан сигнал ўтганда, унинг ампли-
тудаси кичрайиб чиқади. Шунга кўра бундай занжир-
нинг узатиш коэффициентини *сусайтириш коэффициен-
ти* деб ҳам аталади. Занжирнинг ўзи эса, *кучланиш
бўлғичи* дейилади. Унга мисол қилиб электр потенцио-
метрларини кўрсатиш мумкин.

Агар занжирнинг узатиш коэффициенти бирдан кат-
та бўлса, у *кучайтириш коэффициентини* дейилади. У ак-
тив занжирлар учун ўринлидир.

Энди энг содда RC ва RL — занжирларнинг частотавий ва фазавий характеристикаларини аниқлайлик.

Чиқиш кучланиши RC — занжирнинг R резистори орқали
олинаётган бўлсин (2.10-расм), яъни $\dot{Z}_1 = \frac{1}{j\omega C}$ ва $\dot{Z}_2 = R$.

Уларни (2.37) ифодага қўйиб, узатиш коэффиценти учун қуйидаги ифодани ҳосил қиламиз;

$$K = \frac{j\omega RC}{1 + j\omega RC}. \quad (2.38)$$

(2.38) ни унинг комплекс қўшмаси

$$K^* = \frac{-j\omega RC}{1 - j\omega RC} \quad (2.38a)$$

га қўпайтириб, квадрат илдишдан чиқарсак, кўраётган занжиримизнинг частотавий характеристикасининг тенгламаси ҳосил бўлади:

$$K = \frac{\omega RC}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}} \quad (2.39)$$

Унинг фазавий характеристикаси тенгламаси эса, қуйидагича бўлади:

$$\varphi = \operatorname{arctg} \frac{1}{\omega RC} \quad (2.40)$$

Унда частотага 0 дан оғача бўлган қийматлар бериб, занжирнинг частотавий ва фазавий характеристикаларининг графикларини ҳосил қиламиз. У 2.19-расмда кўрсатилган.

Демак, юқори частотали тебранишлар кўраётган занжиримиздан кам бузилган ҳолда ўтар экан. Чунки улар учун узатиш коэффиценти катта, фаза бузилишлари кичик.

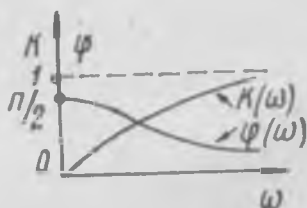
RL — занжир учун ҳам чиқиш кучланиши R резистор орқали олинаётган бўлсин (2.11-расм): $Z_1 = j\omega L$ ва $Z_2 = R$. Юқорида кўрилган ҳолдаги мулоҳазаларни қайтариб, занжирнинг комплекс узатиш коэффиценти

$$K = \frac{R}{R + j\omega L}, \quad (2.41)$$

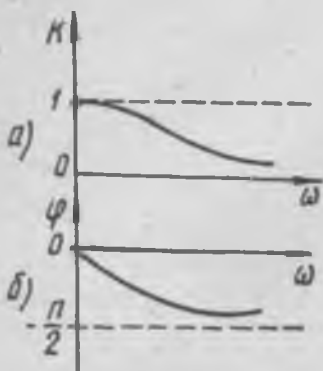
частотавий характеристикаси —

$$K = \frac{R}{\sqrt{R^2 + (\omega L)^2}}, \quad (2.42)$$

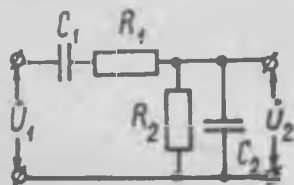
фазавий характеристикаси эса,



2.19-расм. Чиқиши резистор орқали бўлган RC — занжирнинг частотавий ва фазавий характеристикалари.



2.20- расм. Чиқиши резистор орқали бўлган RL — занжирнинг частотавий ва фазавий характеристикаси.



2.21- расм. Вин кўприги.

$$\varphi = -\arctg \frac{\omega L}{R} \quad (2.43)$$

эканини аниқлаймиз. Уларнинг графиклари 2.20- расмда кўрсатилган.

Шундай қилиб, занжирларнинг частотавий ва фазавий характеристикалари уларга мураккаб сигнал таъсир этганда, чиқиш кучланишида ташкил этувчиларнинг салмоғи қандай бўлишини баҳолаш имкони беради. Шунинг учун юқорида кўрилган занжирлар *электр филтрлар* деб аталади.

Частота танлаш мақсадида ишлатиладиган RC — филтрлардан бири Вин кўпригидир (2.21- расм). Унинг частотавий ва фазавий характеристикаларини аниқлайлик. (2.37) биноан

$$\dot{Z}_1 = R_1 + \frac{1}{j\omega C_1} \text{ ва } \dot{Z}_2 = \frac{R_2}{1 + j\omega C_2 R_2}$$

эканини ҳисобга олсак, филтрнинг комплекс узатиш коэффициенти учун қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

$$\dot{K} = \frac{1}{1 + \frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1} + j(\omega C_2 R_1 - \frac{1}{\omega C_1 R_2})} \quad (2.44)$$

(2.44) нинг модули

$$K(\omega) = \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1}\right)^2 + \left(\omega C_2 R_1 - \frac{1}{\omega C_1 R_2}\right)^2}} \quad (2.45)$$

филтрнинг частотавий характеристикасини, аргументи

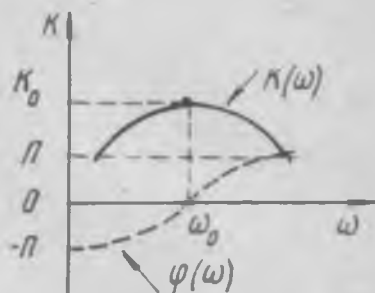
$$\varphi(\omega) = \arctg \frac{\frac{1}{\omega C_1 R_2} - \omega C_2 R_1}{1 + \frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1}} \quad (2.46)$$

эса, унинг фазавий хара-
ктеристикасини ифо-
далайди. Уларнинг гра-
фиклари 2.22- расмда
кўрсатилган. Унда Вин
кўпригининг частота тан-
лаш хусусияти яққол кў-
ринади. Фақат

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{R_1 R_2 C_1 C_2}} \quad (2.47)$$

частотада фаза силжишларн
 $\varphi(\omega_0) = 0$ бўлиб, узатиш
коэффициенти энг катта
қийматга эришади:

$$K_0 = \frac{1}{1 + \frac{R_1}{R_2} + \frac{C_2}{C_1}} \quad (2.48)$$

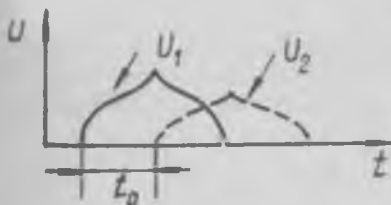


2.22- расм. Вин кўпригининг
частотавий ва фазавий
характеристикаси.

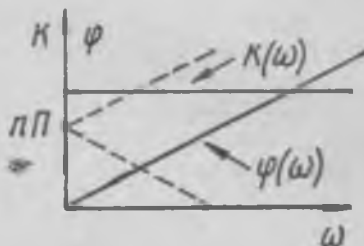
2.6. Электр занжирларининг ўтказиш соҳаси

Электр занжирдан сигналнинг шакли бузилмай
ўтиши учун занжирнинг узатиш коэффициенти барча
ташкил этувчилар учун бирдай бўлиши керак. Бошқа-
ча қилиб айтганда, агар занжир чиқишидаги кучла-
нишни кириш кучланишидан сигнални вақт бўйича су-
риш йўли билан ҳосил қилинса, уни бузилмаган деб қа-
раш мумкин (2.23- расм). Бу ҳол занжирнинг узатиш
коэффициенти частотага боғлиқ бўлмаган миқдор бўл-
гандагина, яъни идеал занжир учун бажарилади:

$$K \neq K(\omega) = \text{const}$$



2.23- расм. Сигналнинг вақт
бўйича сурилиши.



2.24- расм. Идеал занжирнинг
частотавий (K) ва фазавий
(φ) характеристикаси.

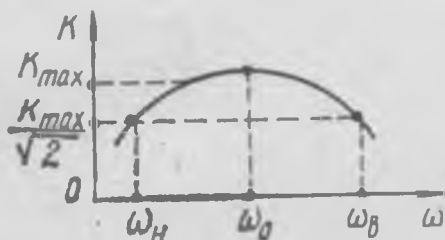
Идеал занжирнинг фазавий характеристикаси қуйидагича ифодаланган:

$$\varphi = n\pi - t \cdot \omega \quad (2.49)$$

бунда $n=0,1,2, \dots$ — натурал сонлар.

Унинг частотавий ва фазавий характеристикаси 2.24-расмда кўрсатилган.

Агар n жуфт сон бўлса, чиқиш кучланиши билан кириш кучланиши мос фазада ўзгаради, яъни уларнинг қутбланиши бир хил бўлади. Аксинча, n тоқ сон бўлса, занжирдан сигнал ўтганда, унинг қутби тескарисига ўзгаради.



2.25-расм. Реал занжирнинг частотавий характеристикаси.

Реал занжирларнинг узатиш коэффициенти ҳамма вақт частотага боғлиқ катталиқдир. Фақат частоталарнинг маълум соҳаси учунгина бу боғланиш суғ бўлади ва уни ҳисобга олмаслик мумкин. Реал занжир частотавий

характеристикасининг умумий кўриниши. 2.25-расмда тасвирланган. Унда узатиш коэффициенти K фақат ω_0 частота атрофидаги кичик соҳада кам ўзгаради. Бу соҳадан четда эса, у тез кичраяди. Уни характеристиканинг нотекислик коэффициенти деган катталик орқали характерланади:

$$M = \frac{K}{K_{\max}} \quad (2.50)$$

Бунда $K_{\max}$ — ω_0 частотага тўғри келадиган узатиш коэффициентининг энг катта қиймати.

Амалда нотекислик коэффициенти M га тескари бўлган миқдор ҳам кенг ишлатилади. У частотавий бузилишлар коэффициенти деб аталади ва қуйидагича аниқланади:

$$M^* = \frac{1}{M} = \frac{K_{\max}}{K} \quad (2.50a)$$

Характеристиканинг нотекислик коэффициенти (ёки частотавий бузилишлар коэффициенти) занжир узатиш коэффициентининг частотага боғлиқ бўлмаган (суғ

боғланишли) соҳасини аниқлаш имконини беради. Частотавий характеристиканинг бу соҳаси занжирнинг *ўтказиш соҳаси (полосаси)* деб аталади: $\Delta\omega = \omega_n - \omega_{n-1}$. Унинг кенглиги занжирнинг турига ва нотекислик коэффициентининг танланган қийматига боғлиқ бўлади. Шунинг учун занжирнинг *ўтказиш соҳаси* ҳақида гапирганда уни нотекислик коэффициентининг қандай қийматларига тўғри келиши ҳақида ҳам гапириш керак. Шунга кўра назарий жиҳатдан занжирнинг *ўтказиш соҳасини* белгилаш ихтиёрийдир. Лекин амалий жиҳатдан бу ихтиёрийлик ноқулайлик туғдиради. Шунинг учун занжирнинг *ўтказиш соҳаси* деганда занжирдан ўтадиган сигналнинг қиймати максимал қийматига нисбатан $\frac{1}{\sqrt{2}} = 0,707$ марта ўзгарадиган частота оралиғи қабул қилинган.

Занжирнинг *ўтказиш соҳасидан* ташқаридаги соҳа *тебранишларни сўндириш соҳаси* деб аталади.

Агар сигналнинг қисқартирилган спектри занжирнинг шартли танлаб олинган *ўтказиш соҳасига* сиғса, у оз бузилган ҳолда узатилади, яъни частотавий бузилишлар оз бўлади. Агар у *ўтказиш соҳасига* сиғмаса (кенгроқ бўлса), частотавий бузилишлар катталиги узатиш коэффициентининг *ўтказиш соҳасидан* ташқаридаги кичрайиш тезлигига боғлиқ бўлади: узатиш коэффициенти частотага боғлиқ равишда суст кичрайса, частотавий бузилишлар ҳам кичик бўлади ва, аксинча. Шунинг учун занжир *ўтказиш соҳасининг* чегаравий қийматларини кўрсатиш қандай частотали сигналлар кам бузилиб ўтишини кўрсатиш учун етарли бўлса ҳам, сигнал шаклининг бузилишини баҳолаш учун етарли бўлмайди. Бунинг учун занжирнинг частотавий ва фазавий характеристикаларини тулиқ билиш керак.

Демак, занжирларнинг *ўтказиш соҳасини* амалий жиҳатдан аниқлаш у ёки бу сигналнинг занжирдан қандай ўтишини сифат жиҳатдангина баҳолаш имконини беради. Уни миқдор жиҳатдан аниқлаш учун занжирнинг тулиқ частотавий ва фазавий характеристикаларини билиш лозим.

2.9. Кучланиш бўлгичлари

Радиоэлектрон қурилмаларда ишлатиладиган кучланиш бўлгичларининг элементлари соф актив қаршиликли резис-

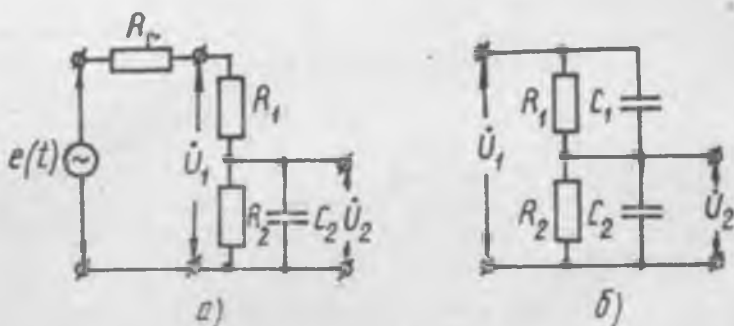
торлардан иборат, яъни $Z_1 = R_1$ ва $Z_2 = R_2$ (2.18-расм). Шунинг учун уларнинг узатиш коэффициенти

$$K = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \quad (2.51)$$

бўлади. Аммо бу ноаниқ қийматдир, чунки R_2 бир неча Ом, R_1 эса, бир неча мегаом катталиikka эга бўлиши мумкин. Уни аниқлаштириш учун занжирга уланадиган манбанинг ички қаршилигини билиш керак. Агар манбанинг қаршилиги бўлгичнинг умумий қаршилиги $R_1 + R_2$ дан жуда катта бўлса, бўлгичга қўйилган кучланиш (U_1) жуда кичик (нолга яқин) бўлади. Шунинг учун кучланиш бўлиниши маънога эга бўлмайди. Аксинча, $R_1 \ll R_1 + R_2$ тенгсизлик ўринли бўлса, U_1 кучланиш манба кучланишига яқин бўлади ва R_1 ва R_2 резисторларда кучланиш тақсимооти вужудга келади.

Келтирилган мулоҳазалар ўзгармас кучланиш бўлинганда тўлиқ бажарилади. Лекин занжирга ўзгарувчан кучланиш таъсир этса ва унинг частотаси ўзгарувчан бўлса, R_1 ва R_2 резисторларда кучланишнинг тақсимланиши ўзгаради. Бунга схемадаги зарарли сифмлар сабаб бўлади. Натижада занжирнинг узатиш коэффициенти частотага боғлиқ миқдорга айланади. Бунда кучланиш бўлгичига уланадиган занжирнинг кириш сифми энг катта таъсирга эга (2.26 а-расм). Уни ҳисобга олсак, бўлгичнинг узатиш коэффициенти

$$K = \frac{R_2}{(R_1 + R_2) + j\omega R_1 R_2 C_2} \quad (2.52)$$



2.26- расм. Ўзгарувчан кучланиш бўлгичи.

формула билан аниқланади ва частотага боғлиқ миқдор бўлиб қолади.

Кучланиш бўлгичининг характерли белгиси шуки, унинг чиқиш кучланиши частотага боғлиқ бўлмаслиги керак. 2.26 а-расмда кўрсатилган бўлгичнинг узатиш коэффиценти частотага боғлиқ бўлмаслиги учун R_1 қаршилиқ қўшимча C_1 сифим билан шунтланади (2.26 б-расм). Унда занжирнинг узатиш коэффиценти.

$$\dot{K} = \frac{R_2}{\frac{1+j\omega\tau_2}{1+j\omega\tau_1} R_1 + R_2} \quad (2.53)$$

бўлади. Агар $\tau_1 = R_1 C_1$ ва $\tau_2 = R_2 C_2$ вақт доимийлари бир-бирига тенг қилиб танланса, узатиш коэффиценти (2.51) орқали аниқланади. Бу ҳол чиқиш кучланишининг частотага боғлиқ бўлмаслигини кўрсатади. Бундай кучланиш бўлгичлари частотаси компенсацияланган бўлгич деб аталади.

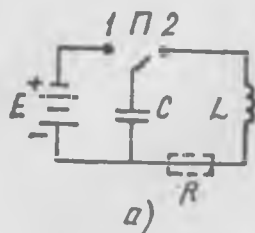
2.10. Тебраниш контурлари

Радиоэлектрон қурилмаларнинг асосий занжирларидан бири тебраниш контурларидир. Улар ёрдамида юқори частотали электр токи ҳосил қилинади ёки мураккаб тебранишларнинг керакли частота спектри ажратиб олинади.

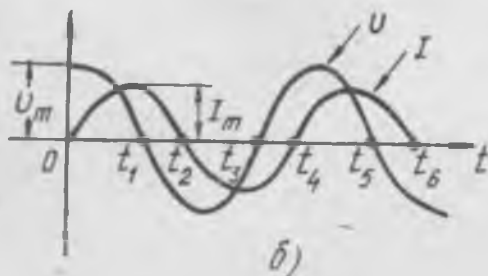
Тебраниш контури деганда L индуктивлик ғалтаги ва C конденсаторнинг уланишидан ҳосил бўладиган *берк электр занжири* тушунилади. Тебраниш контури таркибида, албатта, актив R қаршилиқ ҳам қатнашади. У тебраниш контурини ҳосил қилган симлардаги ва конденсаторнинг диэлектригидаги энергия ютилишини ифодалайди. Улардан индуктивлик ғалтагининг ўрамларидаги энергия йўқолиши катта аҳамиятга эга.

Тебраниш контурлари *содда* ва *мураккаб* бўлади. Содда контурга мисол қилиб *якка контурни* кўрсатиш мумкин. У якка C сифим ва L индуктивлик ғалтагидан ташкил топади.

Мураккаб контурлар якка контурлар комбинациясидан иборат бўлиб, уларни *боғланган тебраниш контурлари* деб аталади. Умумий ҳолда боғланган контурлар занжирсимон таркибга эга. Боғланишга кирадиган ҳар бир контур *парциал контур* дейилади. Парциал контурни якка контур сифатида ажратиб ўрганиш мум-



2.27- расм. Идеал контурдаги ток кучи (а) ва кучланишнинг (б) вақт диаграммаси.



кин эмас, чунки унинг хусусиятлари якка контурнинг хусусиятидан тубдан фарқ қилади.

Тебраниш контурининг ишлаш принципини аниқлаш учун 2.27 а- расмда келтирилган схемани олайлик. Агар калит П ни «1» ҳолатга уласак, конденсатор бирор U_m миқдоргача зарядланади ва унда

$$w_c = \frac{CU_m^2}{2}$$

электр майдон энергияси тўпланади. Шундан сўнг калитни 2» ҳолатга ўтказсак, L индуктивлик ғалтаги орқали занжир ёпилади ва конденсатор у орқали зарядсизлана бошлайди.

Конденсаторнинг зарядсизланиш токи индуктивлик ғалтаги атрофида магнит майдонини ҳосил қилади, яъни конденсаторда тўпланган электр майдон энергияси индуктивлик ғалтагининг магнит майдон энергиясига айлана бошлайди:

$$w_L = \frac{LI_m^2}{2}$$

Агар тебраниш контурида энергия ютилиши бўлмаса, яъни контур идеал бўлса ($R=0$), конденсатор қопламалари орасида тўпланган энергиянинг максимал қийма-

ти индуктивлик ғалтагининг максимал магнит майдон энергиясига тенг бўлади: $W_C = W_L$

Бу жараённинг характерли белгиси шуки, конденсаторнинг зарядсизланиши оний вақтда бўлмай, аста-секин боради. Чунки бунда зарядсизланиш токининг бирдан катта бўлишига индуктивлик ғалтагида ҳосил бўладиган ўзиндукция ЭЮК йўл қўймайди.

Ўзиндукция электр юритувчи кучининг ўзгариш йўналиши ҳар доим ток кучи ёки кучланишнинг тез ўзгаришида унга тескари йўналган бўлади (Ленц қондаси). Контурдаги ток ва конденсатор кучланишининг ўзгариши 2.27 б-расмда кўрсатилган.

Шундай қилиб, тебраниш контурининг ишлаш принципи конденсатор қопламалари орасида тўпланадиган электр майдон энергиясининг индуктивлик ғалтагининг магнит майдон энергиясига ва аксинча, магнит майдон энергиясининг электр майдон энергиясига узлуксиз айланиб туришига асослангандир. Бунда энергия алмашувини тутиб турувчи куч бўлиб индуктивлик ғалтагида ҳосил бўладиган ўзиндукция ЭЮК ҳисобланади. Контурдаги бундай тебранишлар *хусусий ёки эркин тебранишлар* деб аталади.

2.11. Тебраниш контуридаги эркин тебранишлар

Бизга R актив қаршиликка эга бўлан реал контур берилган бўлсин. Ундаги конденсаторни зарядлаб, индуктивлик ғалтагига улайлик ($t=0$). Контурдаги токнинг оний қийматини аниқлаш учун Кирхгоф тенгламасини ёзамиз:

$$L \frac{dI}{dt} + \frac{1}{C} \int I dt + IR = 0 \quad (2.54)$$

Бундан вақт бўйича ҳосила олиб соддалаштирсак, қуйидаги тенглама ҳосил бўлади:

$$\frac{d^2 I}{dt^2} + 2\delta \frac{dI}{dt} + \omega_0^2 I = 0 \quad (2.55)$$

Унда, $\delta = \frac{R}{2L}$ — контурнинг сўниш даражаси,

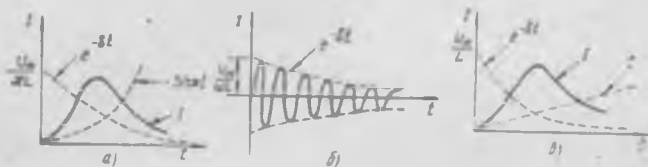
$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ — контурнинг хусусий частотаси.

(2.55) биржинсли, иккинчи тартибли, биринчи даражали дифференциал тенгламадир. Унинг умумий ечими

$$I = \frac{U_m}{2\kappa L} \cdot e^{-\delta t} (e^{\kappa t} - e^{-\kappa t}) \quad (2.56)$$

кўринишига эга. У реал контурдаги тебранишларнинг ҳақиқатан ҳам сўнувчи эканини ва сўнишнинг экспоненциал қонун бўйича бўлишини кўрсатади. Амплитуданинг кичрайиш тезлиги контурнинг сўниш даражаси δ га боғлиқ бўлса, тебраниш қонуни κ коэффицент орқали характерланади. Бир нечта ҳолни кўриб ўтайлик.

I ҳол: $\kappa > 0$ ($\delta^2 \gg \omega_0^2$).



2.28- расм. Реал контур токининг κ коэффицентига боғлиқ ўзгариш графиклари.

Бу ҳолда κ коэффицент ҳақиқий миқдор бўлади. Шунинг учун (2.56) ечим қуйидаги кўринишда ифодаланади:

$$I = \frac{U_m}{\kappa L} \cdot e^{-\delta t} \cdot \text{sh}\kappa t \quad (2.56a)$$

Демак контурдаги ток гиперболик синус қонуни бўйича ўзгаради ва даврий бўлмайди. Бундай тебранишлар *апериодик тебраниш* деб аталади. Унинг графиги 2.28 а- расмда кўрсатилган.

II ҳол: $\kappa < 0$ ($\delta^2 \ll \omega_0^2$).

Бу ҳолда κ коэффиценти мавҳум миқдор бўлади. Шунинг учун унинг ифодасини қуйидагича ўзгартиб ёзиш мумкин:

$$\kappa = \sqrt{\delta^2 - \omega_0^2} = j \sqrt{\omega_0^2 - \delta^2} = j\omega$$

Бунда, ω — контурда ҳосил бўладиган тебранишлар частотаси дейилади. Унинг моҳияти қуйидагича: агар $\delta = 0$ бўлса, $\omega = \omega_0$ бўлади. Шунга кўра, ω_0 идеал контурнинг хусусий частотаси бўлса, ω — реал контурнинг хусусий частотасидир. Демак, контурдаги энергия ютилиши фақат амплитуда ўзгаришига эмас, балки частота ўзгаришига ҳам олиб келади.

Шуларни ҳисобга олсак, (2.56) умумий ечим қуйидаги кўринишга келади:

$$I = \frac{U_m}{\omega L} \cdot e^{-\delta t} \cdot \sin \omega t \quad (2.566)$$

Демак, бу ҳолда контурда ω частотали гармоник тебранишлар ҳосил бўлар экан (2.28 б-расм).

III ҳол: $\kappa = 0$ ($\delta^2 = \omega_0^2$).

Бу ҳолда (2.56) ифода аниқмас бўлади. Уни Лопиталь қондасига биноан очсак,

$$I = \frac{U_m}{L} \cdot e^{-\delta t} \cdot t \quad (2.56в)$$

ифода ҳосил бўлади. Бу тебраниш амплитудасининг олдинги ҳоллардагига ўхшаб экспоненциал қонун бўйича сўнишини, тебраниш қонуни эса, гиперболик синус қонунидан чизиқли қонунга ўтишини кўрсатади (2.28, в-расм). У даврий бўлмайди ва критик тебраниш деб аталади. У контур токининг даврий ва апериодик тебранишлари чегарасидир.

Демак, реал контурда ҳар доим даврий тебранишлар ҳосил бўлмас экан. Даврий тебранишларнинг ҳосил бўлиши учун контурнинг актив қаршилиги етарлича кичик катталиқ бўлиши керак.

Контурдаги даврий тебранишлар частотаси унинг хусусий частотасидан фарқ қилади. Фақат энергия ютилиши кичик бўлгандагина бу фарқни ҳисобга олмаслик мумкин ($\omega \simeq \omega_0$)

2.12. Тебраниш контурининг параметрлари

Маълумки, идеал контур учун қуйидаги муносабат ўринли:

$$\frac{CU_m^2}{2} = \frac{LI_m^2}{2}$$

Агар бу тенгликка токнинг амплитуда қиймати ифодаси

$$I_m = U_m \cdot \omega_0 C$$

ни қўйсак, $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ ҳосил бўлади. Агар бурчак частота билан чизиқли частота орасидаги боғланиш 2π га фарқ қилишини ҳисобга олсак, чизиқли частота учун қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

$$f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \quad (2.57)$$

f_0 — контурнинг хусусий частотаси дейилади.

Реал контурда энергия йўқолиши мавжуд бўлгани учун унинг частотаси f_0 хусусий частотадан фарқ қилади. Бу фарқнинг катталиги контурнинг сўниш коэффициенти (ёки сўниш даражаси) δ га боғлиқ. У тебраниш амплитудасининг сўниш тезлигини ифодаловчи коэффициентдир.

Частотанинг ифодасини қуйидагича ўзгартиб ёзамиз:

$$\omega = \omega_0 \sqrt{1 - \left(\frac{\delta}{\omega_0}\right)^2} = \omega_0 \sqrt{1 - \left(\frac{R}{2\rho}\right)^2}$$

Бунда $\rho = \sqrt{\frac{L}{C}}$ — контурнинг *тўлқин ёки характеристик қаршилиги* дейилади. У конденсаторга берилган бошланғич заряд микдоридан қандай энг катта амплитудали ток ҳосил бўлиши мумкинлигини характерлайди.

Демак, ρ ва R катталиклар орасидаги муносабат реал контур частотасининг идеал контур частотасидан қандай фарқ қилишини характерлайди. Агар $R \ll \rho$ бўлса, бу фарқни ҳисобга олмаслик мумкин: $\omega \approx \omega_0$. Лекин кўпинча актив қаршилиқнинг таъсирини ҳисобга олмаслик мумкин эмас. Унда частота қуйидаги тақрибийлаштирилган формуладан аниқланади:

$$\omega = \omega_0 \left(1 - \frac{1}{8} \frac{R^2}{\rho^2}\right) \quad (2.57a)$$

Контурнинг хусусий частотасини билган ҳолда тебранишлар даврини аниқлаш мумкин. Масалан, идеал контур учун у Томсон формуласи орқали ифодаланади:

$$T_0 = \frac{1}{f_0} = 2\pi\sqrt{LC} \quad (2.57b)$$

Битта давр давомида тебраниш амплитудасининг нисбий ўзгаришини характерловчи катталик контурнинг *логарифмик сўниш коэффициенти* деб аталади:

$$\theta = \ln \frac{I_{m1}}{I_{m2}} \quad \text{Агар 2.29- расмдан}$$

$$I_{m1} = I_m \cdot e^{-\delta t_1} \quad \text{ва} \quad I_{m2} = I_m \cdot e^{-\delta t_2}$$

ни аниқлаб, $t_2 = t_1 + T$ эканини ҳисобга олсак, логарифмик сўниш коэффициентини:

$$\theta = \delta T = \pi \frac{R}{\rho} \quad (2.58)$$

бўлади.

Логарифмик сўниш коэффициентидан π марта кичик миқдор контурнинг сўниш декременти дейилади:

$$d = \frac{\theta}{\pi} = \frac{R}{\rho} \quad (2.59)$$

У контурда тўпланган тулиқ энергиянинг битта тебраниш даврида йўқоладиган ўртача миқдорини характерлайди:

$$d = \frac{1}{2\pi} \cdot \frac{w_R}{w_L} \quad (2.59a)$$

Сўниш декременти d га тескари миқдор контурнинг сифати ёки асллиги деб аталади:

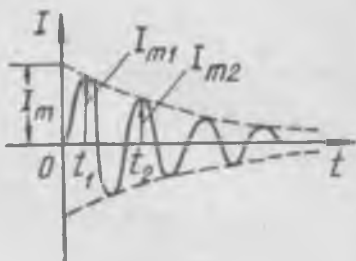
$$Q = \frac{1}{d} = \frac{\rho}{R} = \frac{\omega_0 L}{R} = \frac{1}{\omega_0 C R} \quad (2.60)$$

Демак, контурда энергия йўқолиши қанча кам бўлса, унинг асллиги ва конденсаторда тўпланган заряднинг берилган қийматида тебраниш амплитудаси шунча катта бўлади.

2.13. Якка тебраниш контуридаги мажбурий тебранишлар. Резонанс ҳодисаси

Маълумки, ҳар бир системага берилган ташқи таъсир унинг энергетик ҳолатини ўзгартиради ва унда бошланғич ҳолатга боғлиқ бўлмаган эркин тебранишларни вужудга келтиради. Системанинг умумий ҳолати эса, ташқи кучнинг табиати билан аниқланади.

Агар ташқи таъсир қисқа муддатли туртки, яъни давом этиш вақти эркин тебранишлар давридан кичик импульсдан иборат бўлса, системанинг ҳолати ўтиш жараёнлари табиатига эга бўлади ва тебраниш амплитудаси нолга интилиб боради. Аксинча, агар ташқи куч



2.29-расм. Реал контурдаги даврий тебранишлар.

даврий катталиқ бўлса, системанинг ҳолати турғун ҳолатга интилувчи ўтиш жараёнлари билан характерланади. Бу ҳолда системадаги эркин тебранишлар сўнмас тебранишга айлана бошлайди ва тўлиқ ташқи кучнинг табиати билан характерланади. Улар *мажбурий тебранишлар* деб аталади.

Эркин тебранишлардан фарқли равишда мажбурий тебранишлар қуйидаги хусусиятларга эга:

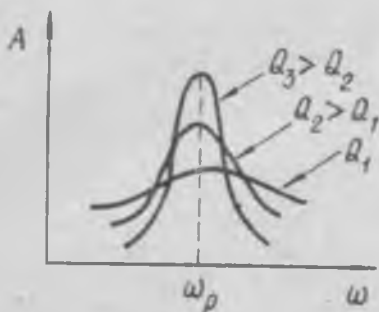
1. Тебранишлар сўнмас бўлиб, фақат ташқи куч таъсири вақтидагина мавжуд бўлади.

2. Тебраниш шакли ташқи куч шаклига боғлиқ бўлади.

3. Тебраниш частотаси контур элементлари L ва C ларга боғлиқ бўлмай, ташқи куч частотаси билан белгиланади.

4. Тебраниш амплитудаси ташқи куч амплитудасига ва контурнинг хусусий частотаси билан ташқи куч частотаси орасидаги муносабатга боғлиқ бўлади.

Агар контурнинг хусусий частотаси билан ташқи куч частотаси орасидаги фарқ катта бўлса, контурдаги тебранишни тутиб туриш учун катта энергия талаб қилинади. Аксинча, бу фарқ кичик бўлса, унинг миқдори ҳам кичик бўлади. Шунга кўра, тебраниш контурига берилаётган энергия ўзгармас бўлганда, мажбурловчи тебранишлар частотаси контурнинг хусусий частотасига яқинлашиб борса, контурда ҳосил бўладиган тебранишларнинг амплитудаси ўсиб боради ва бу частоталар тенг бўлганда у максимал қийматга эришади. Бу ҳодиса *резонанс ҳодисаси* ёки *резонанс* деб аталади.



2.30- расм. Контурнинг резонанс чизиғи.

Резонанс резонанс чизиғи орқали ифодаланади. У контурдаги ток ёки кучланиш амплитудасининг частотага боғлиқлик графигидир. резонанс чизиғи контурларнинг сезгирлигини, яъни ташқи таъсирга ҳозиржавоблигини аниқлаш имкониятини беради. Резонанс чизиғининг шакли контурнинг ассли-

гига боғлиқ. Аслликнинг ортиши билан у ўткирлаша бошлайди ва контурнинг сезгирлиги — частота танлаш қобилияти ўсиб боради (2.30-расм).

Якка контурдаги резонанс икки турга ажратилади:

1. Кучланиш резонанси ёки кетма-кет резонанс;
2. Ток резонанси ёки параллел резонанс.

2.14. Кучланиш резонанси

Кучланиш резонанси кетма-кет тебраниш контурида кузатилади. Шунинг учун уни *кетма-кет резонанс* деб ҳам аталади.

Кетма-кет тебраниш контури деганда элементлари ташқи генератор билан кетма-кет уланган контур тушунилади. Бошқача қилиб айтганда кетма-кет контурда ташқи генератор контурнинг ичига киради (2.31-расм).



2.31-расм. Кетма-кет тебраниш контури.

Контурнинг $a - a$ кириш клеммаларига $U = U_m \cdot \cos(\omega t + \varphi)$ кучланиш берадиган генератор уланган бўлсин. Осон бўлиши учун генераторнинг ички қаршилигини нолга тенг деб ҳисоблаймиз (Y контурнинг актив қаршилиги таркибига киради: $R = R_k + R_r$).

Маълумки, занжирнинг стационар режимида ток кучининг оний қийматини аниқлаш учун унинг комплекс амплитудаси I_m ва контурнинг тўлиқ комплекс қаршилиги Z ни билиш етарли бўлади. Қўрилаётган ҳолда комплекс қаршилик

$$\tilde{Z} = R + j\left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right) \quad (2.61)$$

бўлади. Бунда

$$Z = \sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right)^2} \text{ — қаршилик модули,} \quad (2.61a)$$

$$\psi = \arctg \frac{\omega L - \frac{1}{\omega C}}{R} \text{ — унинг аргументи}$$

(2.12 а) ва (2.12 б) ифодаларга асосан токнинг амплитудаси қуйидагича бўлади:

$$I_m = \frac{U_m}{Z} = \frac{U_m}{\sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right)^2}} \quad (2.62)$$

Генераторнинг кучланиши билан контурдаги ток ора-сидаги фаза фарқи $\varphi - \psi$ га тенг. Фақат $\varphi = 0$ бўлган ҳолда, у (2.61 а) ифода билан аниқланади.

(2.61 а) ва (2.62) ифодалар контурдаги ток кучи-нинг амплитудаси ва фазаси ташқи генераторнинг частотасига боғлиқ миқдорлар эканини кўрсатади. Агар

$\omega L - \frac{1}{\omega C} = x_L - x_C = 0$ бўлса, контурдаги токнинг амплиту-даси энг катта, тулиқ қаршилиги энг кичик (актив) ва фаза силжишлари нолга тенг бўлади:

$$Z_p = R; \quad I_{mp} = \frac{U_m}{R}; \quad \psi_p = 0$$

Бу генератор частотасининг битта қийматида кузатилиши мумкин:

$$\omega_p L - \frac{1}{\omega_p C} = 0$$

Ундан $\omega_p = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ экани кўринади. Лекин шу ифода орқали контурнинг хусусий частотаси ҳам аниқланади. Шунинг учун $\omega_p = \omega_0$. Бу *резонанс шартидар*.

Демак, резонанс вақтида контурнинг реактив қарши-лиги нолга тенг:

$$x_L - x_C = x = 0 \quad (2.63)$$

Бу резонанс шартининг асосий ифодасидир. У барча тебраниш хусусиятига эга бўлган системалар учун ўринлидир.

Таърифга кўра, резонанс вақтида тебраниш ампли-тудаси ўзининг максимал қийматига эришиши керак. Бизнинг ҳолда ток амплитудаси максимал бўлмоқда. Лекин биз уни ток резонанси эмас, балки кучланиш ре-зонанси деб атадик. Буни аниқлаштириш учун контур элементларидаги кучланиш тушувини аниқлаш керак:

$$U_{Lp} = I_{mp} \cdot \omega_0 L = U_m \cdot Q$$

$$U_{cp} = I_{mp} \cdot \frac{1}{\omega_0 C} = U_m \cdot Q$$

$$U_{Rp} = I_{mp} R = U_m$$

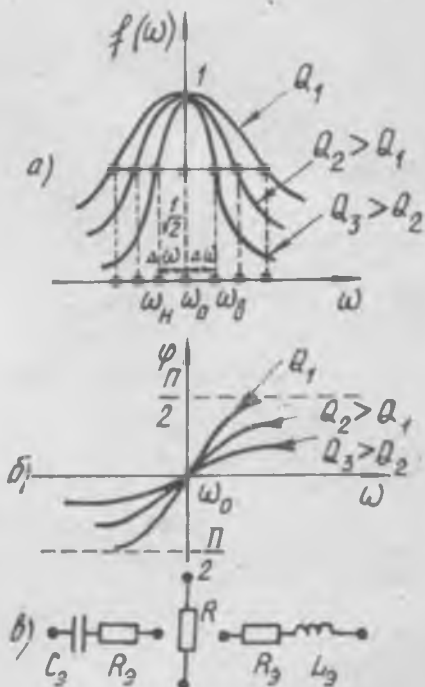
Демак, резонанс вақтда контурнинг реактив элементлари-ридаги кучланиш қўйилган кучланишдан контурнинг асллиги (Q) марта ортиб кетар экан. Улар сон жиҳатдан бир-бирига тенг бўлса ҳам, йўналишлари жиҳатдан қарама-қаршидир. Шунинг учун бу кучланишларнинг натижавий таъсири U_x нолга тенг бўлади. Бундан резонансга созланган кетма-кет контурда генератор кучланишини Q марта юксалтириб олиш мумкин деган хулоса чиқади. Шу сабабли кетма-кет контурдаги резонанс кучланиш резонанси дейилади.

Кетма-кет контурнинг резонанс чизигини

аниқлайлик. Уни ток амплитудасига, тўлиқ қаршиликка ва фаза силжишига нисбатан тузиш мумкин. Чунки улар частотага боғлиқ миқдорлардир. Кўпинча резонанс чизиги нисбий катталик сифатида тузилади. У кўрилаётган катталикнинг резонанс вақтдаги қийматидан қандай четлашишини кўрсатади. Масалан, ток кучи бўйича резонанс чизиги тенгламаси қуйидагича ёзилади:

$$I(\omega) = \frac{I_m}{I_{mp}} = \frac{R}{\sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right)^2}} \quad (2.64)$$

(2.64) ни қулайроқ шаклга келтирамиз. Бунинг учун маҳраждаги илдиздан R^2 ни, қавс ичидан ω_L ни ташқарига чиқариб, (2.60) ни ҳисобга олсак, у қуйидаги кўринишга келади:



2.32- расм. Кетма-кет контурнинг частотавий (а) ва фазавий (б) резонанс чизиги ҳамда эквивалент схемаси (в)

$$f(\omega) = \frac{R}{\sqrt{1 + Q^2 \left[\frac{\omega - \omega_0}{\omega_0} \right]^2}} \quad (2.64a)$$

Бунда, $Q \left[\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right]$ — катталик умумлашган бузилиш де-
филади.

Контурларин ҳисоблашда уларнинг резонанс частотага яқин частоталардаги хусусиятини аниқлаш амалий аҳамиятга эга. $\omega_0 \pm \Delta\omega$ частоталар учун умумлашган бузилиш ифодасини соддалаштириб, қуйидагича ёзиш мумкин:

$$Q \left[\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right] = Q \frac{(\omega + \omega_0)(\omega - \omega_0)}{\omega\omega_0} \simeq Q \frac{2\Delta\omega}{\omega_0}$$

Бунда $2\Delta\omega$ — абсолют бузилиш,

$\frac{2\Delta\omega}{\omega_0}$ — нисбий бузилиш деб аталади.

Шунга кўра (2.64 а) резонанс чизиги тенгламаси кичик бузилишлар соҳаси учун қуйидаги кўринишда ёзилади:

$$f(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1 + (Q \frac{2\Delta\omega}{\omega_0})^2}} \quad (2.64б)$$

(2.64 б) резонанс чизигининг контур асллигига боғлиқлигини кўрсатади. Асклик Q нинг ортиши билан частота ўзгаришининг $f(\omega)$ га таъсири зўраяди (2.32 а-расм).

Резонанс чизиги ёрдамида контурнинг ўтказиш соҳасини аниқлаш мумкин. У

$$\Delta\omega = 2\Delta\omega = \omega_0 d = \frac{\omega_0}{Q} \quad (2.65)$$

бўлади.

Демак, тебраниш контурининг ўтказиш соҳаси унинг асллигига боғлиқ экан. Аскликнинг ортиши билан ўтказиш соҳаси торайиб боради ва контурнинг танлаш хусусияти — сезгирлиги ортади (2.32 а-расмдаги пунктир чизиққа қаранг).

Шуни айтиш керакки, агар контурга бирор резистор уланса, унинг ўтказиш соҳаси кенгаяди. Чунки у контурнинг асллигини ёмонлаштиради. Буни исбот қилиш учун уланган резистор қаршилигининг таъсирини контур ичига киритиб ҳисобланади. У контурнинг эквивалент актив қаршилигини орттиради ва энергия ютилиши кўпаяди, Демак, контурнинг асллиги кичраяди.

Шу мазмунда ташқи генератор ички қаршилигининг контур асллигига таъсирини аниқлаш катта амалий аҳамиятга эга. Умумий ҳолда генераторнинг ички қаршилиги комплекс катталиқдир:

$$\dot{Z}_r = R_r + jX_r$$

Шунинг учун у контурдаги энергия йўқолишинигина орттириб қолмай, балки унинг резонанс частотасини ҳам ўзгартиради. Агар генератор қаршилигини соф актив қаршиликдан иборат десак ($X_r = 0$, $\dot{Z}_r = R_r$), контурнинг эквивалент асллиги қуйидагича ифодаланади:

$$Q_s = \frac{P}{R + R_r} = \frac{Q}{1 + \frac{R_r}{R}} \quad (2.66)$$

Бу контур асллигининг ўзгариши генераторнинг ички қаршилиги билан контурнинг актив қаршилиги орасидаги нисбатга боғлиқ эканини кўрсатади. Генераторнинг ички қаршилиги ортиши билан унинг эквивалент асллиги камайиб боради. Шунинг учун унинг ўтказиш соҳаси кенгайиб, частоталарни танлаш қобилияти (сезгирлиги) сусаяди.

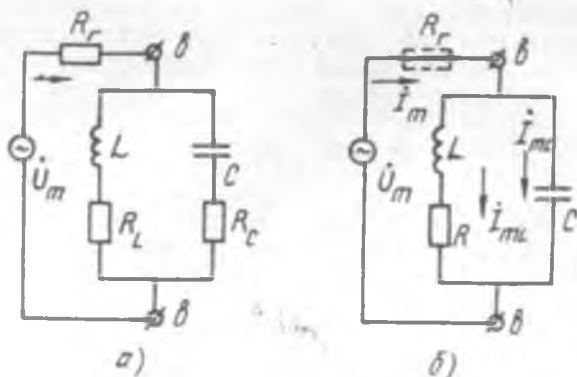
Демак, кетма-кет контурга ички қаршилиги кичик бўлган генератор уланиши керак.

2.15. Ток резонанси

Ток резонанси параллель тебраниш контурида кузатилади. Шунинг учун у *параллель резонанс* деб ҳам аталади.

Параллель контур деганда элементлари ташқи генератор уланадиган клеммаларга нисбатан параллель бўлган контур тушунилади. Яъни параллель контурга уланган генератор ундан ташқарида бўлади.

2.33 а-расмда параллель тебраниш контурининг схемаси кўрсатилган. Унда R_L — индуктивлик тармоғининг актив қаршилиги; R_c — сиғим тармоғининг актив қаршилиги. У конденсатор диэлектригидаги энергия йўқолишини ҳам ҳисобга олади.



2.33- расм. Параллел тебраниш контури.

Контурнинг б — б клеммаларига гармоник кучланнш генератори уланган бўлсин. Текшириш осон бўлиши учун генераторнинг ички қаршилигини нолга тенг ($R_r = 0$) ва энергия йўқолиши фақат индуктив тармоқда мавжуд деб ҳисоблаймиз (2.33 б- расм). Бу ҳолда контур генераторга ташқи нагрузка вазифасини бажаради ва тўлиқ қаршилиги қуйидагича ифодаланади ($R \ll \omega_0 L$):

$$\dot{Z} = \frac{\frac{L}{C}}{R + j(\omega L - \frac{1}{\omega C})} = \frac{\rho^2 \cdot e^{j\psi}}{\sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}} \quad (2.67)$$

Ток амплитудаси эса (2.12 а) ифодага биноан қуйидагича бўлади:

$$I_m = \frac{U_m \sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}{\rho^2} \quad (2.68)$$

(2.67) ва (2.68) ифодалар (2.63) резонанс шarti бажарилганда контурнинг тўлиқ қаршилиги деярли актив қаршилиқ табиатига эга бўлиб, миқдори энг катта

$$Z_p = \frac{\rho^2}{R} = Q^2 \cdot R, \quad (2.69)$$

генератордан контурга келаётган ток амплитудаси энг кичик

$$I_{mp} = \frac{U_m}{Q^2 R} \quad (2.70)$$

бўлишини кўрсатади. Унда

$$\frac{I_{mc}}{I_{mp}} = \frac{I_{mL}}{I_{mp}} = Q$$

бўлади, яъни генератордан контурга келаётган токдан унинг тармоқларидаги ток Q марта катта бўлади.

Демак, резонанс вақтида тармоқлардан ўтайдиган ток Q марта ортади. Шунинг учун параллель контурдаги резонанс ток резонанси ёки параллель резонанс дейилади. Резонанс вақтида контурнинг қаршилиги ортганлиги сабабли уни қаршиликлар резонанси деб ҳам аталади.

Умуман олганда, ток резонансининг ифодаси кучланиш резонансининг (2.64) резонанс чизиғи ифодасидан фарқ қилади. Лекин биз кўраётган соддалаштирилган ҳолда уларни бир хил деб қараш мумкин. Чунки уларнинг тенгламалари бир-бирига ўхшаш бўлади:

$$f(\omega) = \frac{U_{mk}}{U_{mp}} = \frac{R}{\sqrt{R^2 + (\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}} \approx \frac{1}{\sqrt{1 + Q^2 \left(\frac{\omega - \omega_0}{\omega_0} \right)^2}} \quad (2.71)$$

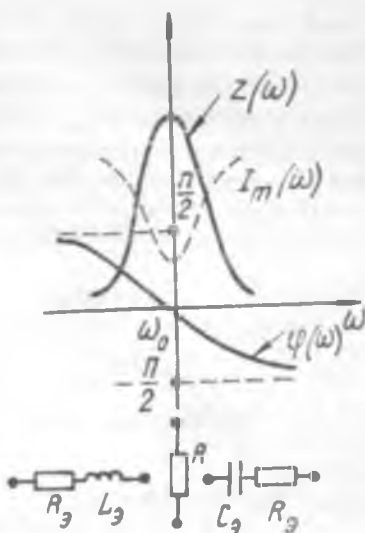
Фарқ фақат фазавий характеристикада кузатилади. 2.34-расмда Z , I_m ва ψ катталикларнинг абсолют қийматлари бўйича ҳосил қилинган резонанс чизиқлари тасвирланган.

Умуман олганда параллель контурнинг резонанс чизиқларни тўлиқ қаршилик Z билан генераторнинг R_r ички қаршилиги орасидаги муносабатга боғлиқ. Бунда уч хил ҳол бўлиши мумкин.

I ҳол:

$$Z \gg R_r \quad (\text{ёки } R_r = 0)$$

Бу ҳолда контур кучланиши генератор кучланишига тенг

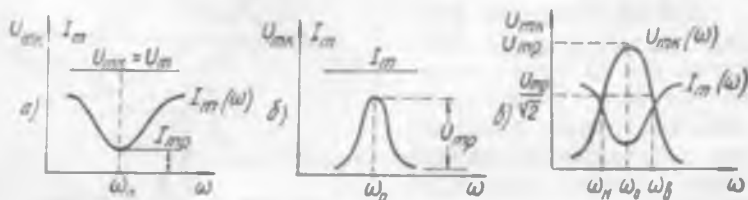


2.34-расм. Параллель контурнинг резонанс чизиқлари ва эквивалент схемаси.

$U_{\text{тк}} = U_{\text{м}}$. Генератордан контурга келадиган ток контурнинг қандай созланганлигига боғлиқ. Резонанс вақтида Z_p максимал қийматга эришгани учун $I_{\text{тп}}$ ток минимал бўлади. Контурдаги кучланиш $U_{\text{тк}}$ генераторнинг частотасига боғлиқ эмас. Шунинг учун контур кучланиш бўйича танлаш хусусиятига эга бўлмайди Уни 2.35-а расмдан кўриш мумкин.

II ҳол:

$$Z \ll R_r \text{ (ёки } R_r \rightarrow \infty)$$



2.35- расм. Параллел контурнинг $Z \gg R_r$ (а), $Z \ll R_r$ (б) ва $Z \approx R_r$ (в) ҳоллардаги резонанс чизиқлари.

Бу ҳолда контурга келадиган ток амплитудаси $I_{\text{м}} = \frac{U_{\text{м}}}{R_r}$ кўринишда ифодаланади ва генератор частотасига боғлиқ бўлади. Контурдаги кучланиш $U_{\text{тк}}$ унинг қаршичилигига мутаносиб ўзгариб, резонанс вақтида максимал қийматга эришади (2.36-б расм).

III ҳол: $Z \approx R_r$.

Бу ҳолда $I_{\text{м}}$ ток ва $U_{\text{тк}}$ кучланиш частотага боғлиқ бўлиб, уларнинг ўзгариш хусусияти II ҳолдаги каби бўлади. (2.35 в-расм).

Резонанс чизиғининг тенгламасидан параллель контурнинг ўтказиш соҳасини аниқлаш мумкин. У кетма-кет контурнинг ўтказиш соҳаси билан бир хил бўлади ((2.65) ифодага қаранг).

Контурга нагрузка уланган бўлса, унинг эквивалент аслиги

$$Q_s = \frac{Q}{1 + \frac{Z_p}{R_r}} \quad (2.72)$$

орқали аниқланади. Бунда (2.71) ни ҳисобга олсак, контурнинг нисбий ўтказиш соҳаси қуйидагича кўринишда ифодаланади:

$$\frac{\omega_s - \omega_n}{\omega_n} = d \left(1 + \frac{Z_p}{R_r} \right) \quad (2.73)$$

Демак, параллел контурнинг ўтказиш соҳаси генераторнинг ички қаршилиги билан контурнинг тулиқ қаршилиги орасидаги нисбатга боғлиқ экан. Агар $Z_p \gg R_r$ бўлса, контурнинг ўтказиш соҳаси токка нисбатан чекли қийматга эга бўлиб, кучланиш бўйича чегараланмаган бўлади. Аксинча, $Z_p \ll R_r$ бўлса, у кучланиш бўйича чекли қийматга эга бўлиб, ток бўйича чегараланган бўлмайди. Фақат контурнинг тулиқ қаршилиги генератор ички қаршилиги тартибида бўлгандагина у ҳам ток бўйича, ҳам кучланиш бўйича чекли қийматга эришади.

Шундай қилиб, параллель тебраниш контуридан ташқн генераторнинг ички қаршилиги контурнинг тулиқ қаршилиги тартибида ёки ундан катта бўлган ҳоллардагина фойдаланиш мумкин.

2.16. Боғланган тебраниш контурлари

Ўзаро энергия алмашилиши мумкин бўлган контурлар системаси *боғланган тебраниш контури* деб аталади.

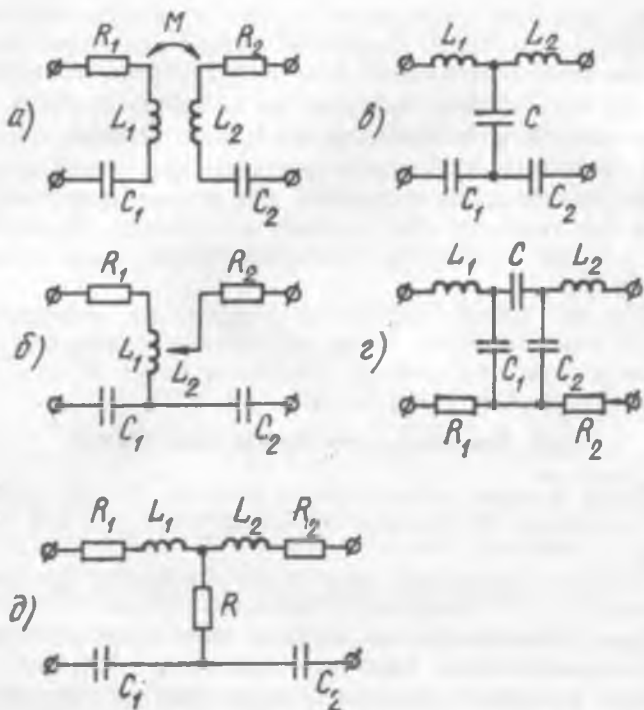
Парциал контурлар орасидаги боғланиш *боғланиш қаршилиги* деб аталадиган катталиқ орқали характерланади. Алмашинадиган энергия турига қараб боғланиш қаршилигининг тури аннқланади.

Агар контурлар орасида магнит майдон энергияси алмашинса, индуктивлик ғалтаги боғловчи қаршилиқ бўлиб хизмат қилади. Агар электр майдон энергиясини алмашинса, боғловчи элемент конденсатор бўлади.

Агар энергия алмашиш оддий электр токи ҳисоби-га бажарилса, боғланиш резистор орқали амалга оширилади. Шунга кўра контурлар орасидаги боғланиш индуктив, сиғим ва гальваник боғланиш деб уч турга ажратилади. Буларга 2.36-расмда тасвирланган иккита содда контурнинг ўзаро боғланиши мисол бўлади.

Ҳар бир боғланиш тури хилма-хил бўлиши мумкин. Масалан, индуктив боғланиш — трансформатор (2.36 а-расм) ёки автотрансформатор (кониндуктив) (2.36 б-расм) боғланишга, сиғим боғланиш ички (2.36 в-расм) ёки ташқи (2.36 г-расм) сиғим боғланишларга ажратилиш мумкин.

Шуни айтиш керакки, боғланиш турларининг қулиги, схемаларнинг мураккаблиги ва бошқа сабаблар боғланишга кирувчи парциал контурни якка контур сифатида ажратиб олиб ўрганиш имконини бермайди.



2.36- расм. Боғланган тебраниш контурининг турлари.

Шунинг учун парциал контурнинг хусусиятлари якка контурнинг хусусиятларидан тубдан фарқ қилади. Боғланган тебраниш контурлари мураккаб система бўлиб, якка контурга нисбатан жуда кўп афзалликларга эга. Масалан, боғланган тебраниш контурининг ўтказиш соҳаси туғри тўртбурчак шаклига яқинлиги ва бошқалар.

Амалда индуктив боғланишли икки парциал контурдан ташкил топган системалар энг кўп ишлатилади. Парциал контурларнинг частоталари бир-биринга тенг ёки яқин қийматли бўлганда, улар орасидаги ўзаро боғланиш миқдор жиҳатдан *боғланиш коэффиценти* деб аталган катталиқ орқали характерланади. Унинг катталигини соф индуктив ёки сифим боғланиш ҳоли учун аниқлаш қулай.

Бизга индуктив боғланишли иккита контурдан таш-

кид топган система берилган бўлсин (2.37-расм). Унда M — ўзаро индукция коэффициенти. Фараз қилайлик, системадаги C_1 конденсатор ташқи манбага уланиб бирор қийматли потенциаллар айирмаси ҳосил бўлгунча зарядланган бўлсин. Агар ташқи манбани узиб, биринчи контур занжири уланса (иккинчи контур узук), C_1 конденсатор L_1 индуктивлик ғалтаги орқали зарядсизлана бошлайди ва контурда I_1 қийматли оний ток ҳосил бўлади. Натижада L_1 индуктивлик ғалтагида

$$U_{L1} = -L_1 \frac{dI_1}{dt}$$

кучланиш вужудга келади ва унинг магнит майдони L_2 индуктивлик ғалтагида

$$U_{L2} = -M \frac{dI_1}{dt}$$

ўзаро индукция ЭЮК ни ҳосил қилади. (Иккинчи контур узук бўлгани учун занжирда ток ҳосил бўлмайди). Бунда

$$n_1 = \frac{U_{12}}{U_{L1}} = \frac{M}{L_1}$$

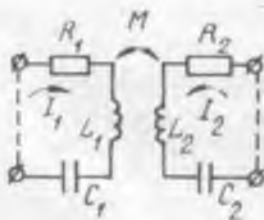
катталиқ иккинчи контурнинг биринчи контур билан боғланиш даражаси ёки биринчи контурнинг узатиш коэффициенти дейилади. У биринчи контурдан иккинчи контурга энергия узатиш жараёнини ифодалайди.

Агар бошланғич ҳолатга қайтиб, C_2 конденсатор зарядланса ва юқорида айтилган мулоҳазалар такрорланса, биринчи контурнинг иккинчи контур билан боғланиш даражаси, яъни иккинчи контурнинг узатиш коэффициенти

$$n_2 = \frac{U_{21}}{U_{L2}} = \frac{M}{L_2}$$

бўлишини аниқлаш мумкин. У иккинчи контурдан биринчи контурга энергия узатилишини ифодалайди.

Боғланиш даражалари n_1 ва n_2 нинг геометрик ўртачасига тенг катталиқ



2.37-расм. Ўзаро индуктив (трансформатор) боғланиш контурлар системаси.

$$n = \sqrt{n_1 \cdot n_2} = \frac{M}{\sqrt{L_1 \cdot L_2}} \quad (2.74)$$

контурларнинг ўзаро боғланиш коэффициентини деб аталади ва контурлар орасидаги ўзаро энергия алмашилуви ифодалади. Агар (2.74) ни ω частотага кўпайтириб бўлинса, ўзаро боғланиш коэффициентининг умумлашган ифодаси ҳосил бўлади:

$$n = \frac{\omega M}{\sqrt{\omega L_1 \cdot \omega L_2}} = \frac{X_0}{\sqrt{X_1 \cdot X_2}} \quad (2.74 \text{ а})$$

Бунда, $X_0 = \omega M$ — боғланиш қаршилиги,

$X_1 = \omega L_1 - L_1$ ғалтакнинг индуктив қаршилиги,

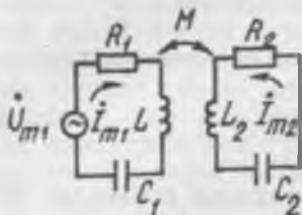
$X_2 = \omega L_2 - L_2$ ғалтакнинг индуктив қаршилиги,

Демак, ўзаро боғланиш коэффициентининг ифодасига кирадиган қаршиликларнинг реактивлик табиати бир хил бўлар экан. Бошқача айтганда, (2.74 а) ифодада индуктив боғланишда индуктив қаршиликлар, сигим боғланишида эса, сигим қаршиликлар қатнашади.

2.17. Боғланган тебраниш контуридаги мажбурий тебранишлар

Маълумки, системадаги мажбурий тебраниш ташқи мажбурловчи куч — генератор таъсирида ҳосил бўлади. Боғланган тебраниш контурларида мажбурловчи генераторнинг уланиши боғланишга кирган контурлар орасидаги тенгҳуқуқлилиқ хусусиятини йўқотади. Шунинг учун бирламчи ва иккиламчи контурлар тушунчаси киртилади.

Системадаги ташқи генератор уланадиган контур бирламчи контур деб, қолганлари эса, иккиламчи контур деб аталади. Иккиламчи контур бирламчи контурнинг нагрузкаси (истеъмолчиси) вазифасини бажаради.



2.38-расм. Боғланган тебраниш контуридаги мажбурий тебранишлар.

Ҳар қандай системада бўлган каби, боғланган контурлар системасида ҳам, бирламчи контурга генератор уланиши билан унда аввал ўтиш жараёнлари юз беради. Маълум вақт ўтгандан кейин эса, турғун жараёнлар вужудга келади, яъни эркин жараён-

лар сўниб мажбурловчи жараёнлар қолади. Натижада бирламчи контурдан иккиламчи контурга даврий ра-
вишда энергия узатила бошлайди (ташқи генераторга
бўладиган акс таъсир ҳисобга олинмайди).

Узаро трансформатор боғланишли иккита контурдан
ташқил топган системани олайлик (2.38-расм). Унда
биринчи контурни бирламчи контур деб, иккинчисини
эса, иккиламчи контур деб ҳисоблаймиз. Мажбурий
тебранишлар тенгламаси қуйидагича ифодаланади:

$$\begin{cases} \dot{U}_{m1} = \dot{I}_{m1} \cdot Z_1 + j\omega M \dot{I}_{m2} \\ 0 = \dot{I}_{m2} \cdot Z_2 + j\omega M \dot{I}_{m1} \end{cases} \quad (2.75)$$

Бунда

$$\begin{cases} Z_1 = R_1 + j\left(\omega L_1 - \frac{1}{\omega C_1}\right) = R_1 + jX_1 \\ Z_2 = R_2 + j\left(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C_2}\right) = R_2 + jX_2 \end{cases} \quad (2.76)$$

(2.75) тенгламалар системасига кирувчи ҳар бир тенг-
лама иккинчи даражали бўлгани учун у умуман тўр-
тинчи даражалидир. Шунинг учун текширишда ўрга-
наётган занжиримизни $L_{\text{экв}}$, $C_{\text{экв}}$ ва $R_{\text{экв}}$ эквивалент
элементларнинг кетма-кет уланишидан ҳосил бўлади-
ган занжир кўринишига келтириб текшириш мумкин
эмас. Фақат хусусий ҳолда занжирга гармоник тебра-
ниш генератори уланган бўлса, стационар жараёнлар
учунгина бундан чекиниш мумкин. Лекин бунда экви-
валент параметрлар частотага боғлиқ бўлиб қолади.
Шуларни ҳисобга олган ҳолда 2.38-расмда кўрсатилган
системанинг эквивалент схемасини тузамиз. Унинг тў-
лиқ қаршилиги системамизнинг эквивалент қаршилиги-
ни ташқил этади.

(2.75) тенгламалар системасининг иккинчи ифода-
сидан $\dot{I}_{m2}$ токни аниқлаб, уни биринчи ифодасига қўя-
миз ва (2.76) ифодани ҳисобга олган ҳолда соддалаш-
тирамиз:

$$\begin{aligned} \dot{U}_{m1} &= \dot{I}_{m1} \left[\left(R_1 + \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + X_2^2} R_2 \right) + j \left(X_1 - \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + X_2^2} \cdot X_2 \right) \right] = \\ &= \dot{I}_{m1} \cdot Z_{\text{экв}} \end{aligned} \quad (2.77)$$

Бунга белгилаш киритайлик:

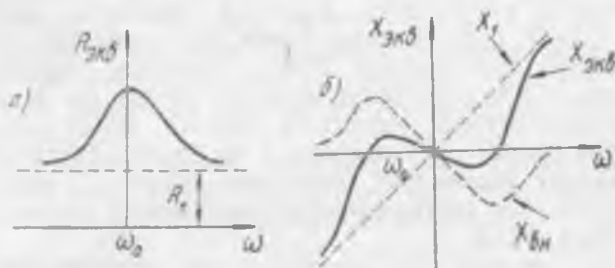
$$\left. \begin{aligned} R_{\text{экв}} &= R_1 + \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + X_2^2} R_2 = R_1' + \frac{\omega^2 M^2}{Z_2^2} R_2 = R_1 + R_{\text{вн}} \\ X_{\text{экв}} &= X_1 - \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + X_2^2} X_2 = X_1 - \frac{\omega^2 M^2}{Z_2^2} X_2 = X_1 + X_{\text{вн}} \end{aligned} \right\} (2.78)$$

Бунда, $R_{\text{вн}} = \frac{\omega^2 M^2}{Z_2^2} R_2$ — киритилаётган актив қаршилик;

$X_{\text{вн}} = -\frac{\omega^2 M^2}{Z_2^2} X_2$ — киритилаётган реактив қаршилик;

$Z_{\text{экв}} = R_{\text{экв}} + jX_{\text{экв}}$ — эквивалент (тўлиқ) қаршилик дейилади.

Эквивалент параметрларнинг (2.78) ифодасини якка контурнинг қаршилиги ифодаси (2.61) билан солиштирсак, бирламчи контурнинг қаршилиги боғланиш туфайли $R_{\text{вн}}$ ва $X_{\text{вн}}$ миқдорларга ўзгарганлигини кўриш мумкин. Бунда $R_{\text{вн}}$ *актив* ва $X_{\text{вн}}$ *реактив киритилган қаршиликлар* дейилади. Уларнинг катталиги ўзаро индукция коэффиценти M га ва ташқи генератор частотасига, яъни боғланиш қаршилигининг катталигига боғлиқдир. 2.39-расмда эквивалент кириш қаршиликларининг частотага боғлиқ равишда ўзгариш графиги тасвирланган.



2.39-расм. $R_{\text{экв}}$ (а) ва $X_{\text{экв}}$ (б) нинг ташқи генератор частотасига боғлиқлиги.

Боғланган тебраниш контуридаги резонанс турли хил бўлиб, ҳар хил ном билан юритилади. Улар махсус курсларда ўрганилади. Биз шуларнинг бири билан танишамиз.

(2.75) тенгламалар системасининг биринчи ифода-

сидан I_{m1} ни аниқлаб, иккинчисига қўямиз ва I_{m2} ток-
ни топамиз:

$$I_{m2} = \frac{\omega M \cdot U_{m1}}{-(R_1 X_2 + R_2 X_1) + j(R_1 R_2 - X_1 X_2 + \omega^2 M^2)} \quad (2.79)$$

Резонанс шартига биноан I_{m2} ток максимал қийматга эришиши учун (2.79) ифоданинг маъҳум қисми нолга тенг бўлиши керак:

$$R_1 R_2 - X_1 X_2 + \omega^2 M^2 = 0 \quad (2.80)$$

Демак, (2.80) ифода кўрилатган ҳол учун боғланган тебраниш контурининг резонанс шартидир. Уни ечиб резонанс кузатиладиган частоталарни аниқлаш мумкин. Идеал ва бир хил ($L_1 = L_2 = L$, $C_1 = C_2 = C$, $R_1 = R_2 = 0$) контурлар системаси учун улар қуйидагича ифодаланади:

$$\omega_1 = \frac{\omega_0}{\sqrt{1+n}} \text{ ва } \omega_2 = \frac{\omega_0}{\sqrt{1-n}} \quad (2.81)$$

ω_1 , ω_2 — боғланиш частоталари деб аталади. Улардан ω_1 — сусткаш, ω_2 — тезкор частота ҳисобланади. Демак, кўраётган боғланган контуримиздаги I_{m2} ток иккита частота — боғланиш частоталарида максимал қийматга эга. Шунинг учун системанинг резонанс чизиги иккита максимумга эга бўлади. Улар орасидаги минимум ω_0 частотага туғри келади, чунки боғланиш коэффициентни кичрайиши билан ω_1 ва ω_2 частоталар ω_0 частотага интилади ва $n=0$ бўлганда $\omega_1 = \omega_2 = \omega_0$ бўлиб қолади. Бунда икки максимумли резонанс чизиги битта максимумли чизиққа айланади.

Боғланиш коэффициентини кичрайтириш учун боғланишга кирувчи контурларни бир-биридан узоқлаштириш керак. Шунинг учун идеал контурлар орасидаги боғланиш йўқолиши учун ($n=0$) уларни бир-биридан чексиз масофага узоқлаштириш зарур. Бунда ташқи генератор яккаланган контурга улангандай бўлиб қолади ва резонанс битта ω_0 частотада кузатилади.

Реал контурлар учун ҳамма вақт энергия ютилиши маъжуд ($R \neq 0$). Шунинг учун икки максимумли резонанс чизиги битта максимумли чизиққа айланиши учун контурларни бир-биридан чексиз масофага узоқлаштириш шарт эмас, яъни боғланиш коэффициентининг чекли қийматида ҳам резонанс битта ω_0 частотада кузатилиши мумкин. Шунга кўра ўзаро боғланиш коэф-

фициентининг қийматлари турларга ажратилади ва уларга тўғри келадиган боғланиш ҳар хил ном билан юритилади:

1. Кучсиз — (заиф) боғланиш — $n < n_{кр}$.

2. Кучли боғланиш — $n > n_{кр}$.

3. Критик боғланиш — $n = n_{кр}$.

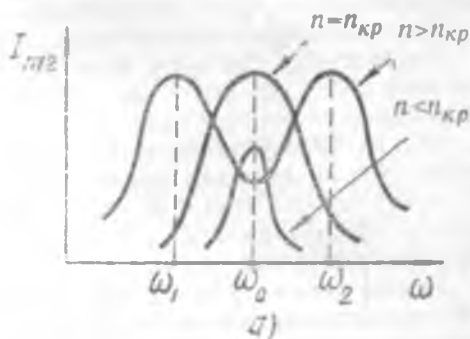
Кучсиз боғланишда резонанс чизиги битта максимумли (ω_0 частотада), кучли боғланишда эса, у икки максимумли (ω_1 ва ω_2 частоталарда) бўлади. Боғланиш коэффициентининг критик қиймати чегаравий қиймат бўлиб, резонанс чизигининг икки максимумли чизиқдан бир максимумли чизиққа (ва, аксинча) ўтиш ҳолидир. Бу ҳолда резонанс чизиги битта максимумли бўлиб, унинг чўққиси нисбатан яссироқ бўлади. Турли боғланишларни нфодаловчи резонанс чизиқларининг графиги 2.40 а- расмда кўрсатилган.

Кучли боғланиш ҳолида боғланиш коэффициентининг шундай қийматини аниқлаш мумкинки, ток кучининг минимал қиймати максимал қийматидан $\sqrt{2}$ марта фарқ қилади. Боғланиш коэффициентининг бу қийматига тўғри келадиган боғланиш *оптимальный* (*қулай*) боғланиш деб аталади. Бунда системанинг ўтказиш соҳаси энг кенг бўлиб, шакли тўғри тўртбурчакка яқин бўлади (2.40 б- расм).

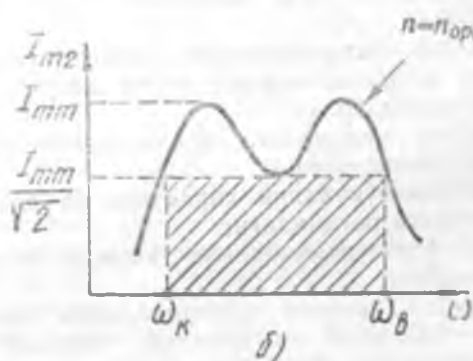
Кучли боғланиш ҳолида резонанс чизигини икки максимумга эга бўлиш сабабини аниқлаш учун $R_{экв}$ ва $X_{экв}$ қаршиликларнинг частотага боғлиқ ўзгаришини баҳолаш керак. $\omega = \omega_0$ частотада ҳар икки контурнинг реактив қаршиликлари (X_1 ва X_2) нолга тенг. Шунинг учун $X_{экв} = 0$ бўлиб, резонанс шarti бажарилиши керак. Аммо бу вақтда актив қаршилик $R_{экв}$ ўзининг максимал қийматига эришади (2.39 а- расм) ва системанинг асллиги ёмонлашади. Шунинг учун контурларнинг токи кичик амплитудали бўлади.

Агар генераторнинг частотаси ω_0 қийматдан кичрая бошласа ($\omega < \omega_0$), $R_{экв}$ нинг қиймати кичрая бошлайди ва ҳар бир контурнинг тулиқ қаршилиги айрим-айрим олганда сизим табиатидаги реактивликка эга бўлади. Лекин контурларга киритиладиган реактив қаршилик тескари ишорали бўлгани учун бу ҳолда у индуктивлик табиатига эга бўлади. Шунинг учун қандайдир ω_1 частотада резонанс шarti ($X_2 - X_{ин}(\omega_1) = 0$) бажарилиб,

иккиламчи контурдаги ток максимал қийматга эришади. Бунда системанинг аслиги ω_0 частотадаги қийматидан катта бўлгани учун токнинг қиймати ҳам ундан катта бўлади.



2.40- расм. Боғланган тебраниш контурининг резонанс чизиги: а — k га боғлиқ, б — оптимал боғланиш.



Ташқи генераторнинг частотаси ω_0 қийматдан катталашганда эса ($\omega > \omega_0$), $R_{экв}$ нинг қиймати яна кичраяди ва контурларнинг тўлиқ қаршиликлари индуктив табиатга эга бўлади. Шунинг учун киритилаётган қаршилик сиғим табиатига эга бўлиб, қандайдир ω_2 частотада яна резонанс шarti бажарилади ($X_2 - X_{ин}(\omega_2) = 0$). I_{m2} ток максимал қийматга эришади.

Кучсиз боғланиш бўлганда ($n < n_{кр}$) киритилаётган қаршиликларнинг таъсири ҳисобга олинмайди. Шунинг учун резонанс чизиги битта максимумли бўлади.

III боб. ЯРИМ УТКАЗГИЧЛИ АСБОБЛАР

3.1. Қаттиқ жисмларнинг электр ўтказувчанлиги

Қаттиқ жисмлар ўзларининг электр ўтказувчанлик хусусиятларига кўра ўтказгичлар, диэлектриклар ва ярим ўтказгичларга ажратилади.

Ўтказгичлар гуруҳига металллар ва электр ўтказувчанлиги $10^5 - 10^6 \text{ Ом}^{-1} \text{ см}^{-1}$ бўлган материаллар киради.

Электр ўтказувчанлиги $10^{-10} - 10^{-15} \text{ Ом}^{-1} \text{ см}^{-1}$ тартибда бўлган жисмлар диэлектриклар ёки изоляторлар гуруҳини ташкил этади. Ярим ўтказгичлар гуруҳига эса, электр ўтказувчанлиги $10^5 - 10^{-10} \text{ Ом}^{-1} \text{ см}^{-1}$ бўлган барча материаллар киради.

Демак, ярим ўтказгичлар электр ўтказувчанлиги қиймат жиҳатдан металллар билан диэлектриклар электр ўтказувчанлигининг оралиғига тўғри келадиган моддалар экан.

Ярим ўтказгичларнинг электр ўтказувчанлик хусусияти металлларникидан сифат жиҳатдан фарқ қилади. Улар қуйидагилар:

а) оз миқдордаги аралашманинг ўтказувчанликка кучли таъсир этиши;

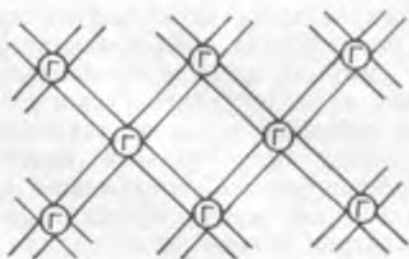
б) ўтказувчанлик характери ва даражасининг температурага боғлиқлиги;

в) ўтказувчанликнинг ташқи кучланишга кучли боғлиқлиги.

Ярим ўтказгич материалларга кимёвий элементлар — германий ва кремний, кимёвий бирикмалар — металл оксидлари (оксидлар), олтингугурт бирикмалари (сульфидлар), селен бирикмалари (селенидлар ва бошқалар киради. Биз шулардан соф ярим ўтказгич материал — германий (ёки кремний) нинг айрим хусусиятлари билан танишиб чиқамиз. Унинг сиртқи электрон қобигида 4 та валент электрон бор. Бу электронларнинг ҳар бири қўшни 4 та атом билан жуфт электрон боғланишида бўлади, яъни ковалент боғланишни ҳосил қилади. Ҳар бир атомнинг қобиғи 8 та электрон билан тўлгани учун у мустақкам бўлади.

Германий (ёки кремний) кристаллининг бундай боғланишда бўлиши уни диэлектрик деб қараш кераклигини кўрсатади ва абсолют ноль температурада бу фикр тўлиқ бўлади.

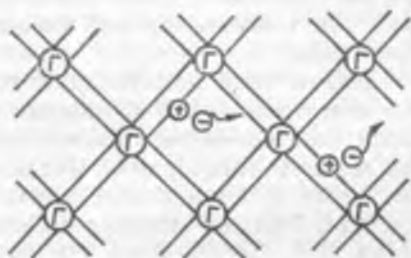
Қулайлик учун боғланишга кирувчи ҳар бир электронни битта тўғри чизиқ кесмаси билан ифодаласак, кристаллниң ҳар бир атоми қўшни тўрт атом билан саккизта чизиқ билан туташган бўлади (3.1-расм). Бу кристаллда эркин электронлар йўқлигини аниқ



3.1-расм. Ковалент боғланишнинг шартли белгиси.

кўрсатади. Уларни ҳосил қилиш (чизиқни узиш) учун ташқи энергия бериш керак. Уни турлича амалга ошириш мумкин. Масалан, кристаллни қиздириш, ёруғлик нуруни таъсир эттириш ва бошқалар.

Фараз қилайлик, кимёвий соф германий кристалли етарли энергияга эга бўлган зарралар билан бомбардимон қилинаётган бўлсин. Бу ҳолда боғланиш энергиясидан катта энергия олган электронлар боғланишни узиб, эркин электронга айланади ва ўз ўрнидан узоқлашади (3.2-расм). Бунда атомнинг электр жиҳатдан нейтраллиги бузилади ва заряди электрон зарядига тенг бўлган мусбат заряд ортиқ бўлиб қолади. Боғланишдан чиққан электрон бир вақтда икки атомга тегишли бўлади. Шунинг учун бир вақтда икки атомнинг қисман ионланиши вужудга келади. Бунда ҳосил бўладиган мусбат заряд боғланишда электрон етишмаслигини — боғланиш етишмовчилиги (дефекти) ни кўрсатади. Уни *кавак* деб аталади.



3.2-расм. Электрон-ковак жуфтининг ҳосил бўлиш модели.

Кавак — вакант (бўш) ўрин боғланишдаги қўшни электрон ёки озод бўлган эркин электрон билан тўлдирилиши мумкин. Агар у эркин электрон ҳисобига тўлдирилса, атомнинг электр нейтраллиги тикланади. Бу жараён *рекомбинация* деб аталади. Агар кавак қўшни

боғланишдаги электроннинг силжиши ҳисобига тўлса, кўчиш ўрнида янги кавак вужудга келади.

Умуман олганда боғланишдаги электроннинг боғланиш дефекти ўрнига ўтиши узоқ вақт ичида юз беради ва тартибсиз — хаотик характерга эга.

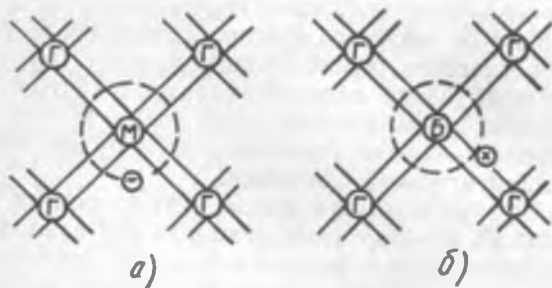
Агар ярим ўтказгич кристали электр майдонига жойлаштирилса, боғланишни узиб чиққан электронлар манбанинг мусбат қутби томон кўча бошлайди ва электрон токини ҳосил қилади. Бу ҳолда боғланиш дефектларининг кўчиши ҳам йўналганлик характерига эга бўлади, яъни каваклар манбанинг манфий қутби томон ҳаракатланади ва кавак токи вужудга келади. Шунн ёдда тутиш керакки, кавак токи электронлар ҳисобига, яъни боғланган электронларнинг бир ўриндан иккинчи ўринга ўтиши ҳисобига вужудга келади. Шунинг учун кавакларнинг кўчиши узлукли бўлади. Лекин қўлайлик учун каваклар электронлар каби эркин ток ташувчилар деб олиниб, ҳаракати узлуксиз деб қаралади.

Кавак токи ион токидан тубдан фарқ қилади. Чунки ион токи ҳосил бўлишида электролитда ионлашган атом ёки молекула бир жойдан иккинчи жойга кўчади ва маълум миқдордаги моддани олиб ўтади. Кавак токи ҳосил бўлишида эса, атомлар кўчмай, ўз ўрнида қолади. Уларда навбат билан ионланиш вужудга келади.

Шундай қилиб, кимёвий соф ярим ўтказгич кристалда электрон кавак жуфтининг ҳосил бўлиши асосида икки хил ўтказувчанлик — электрон ва кавак ўтказувчанлиги мавжуд бўлиб, уларнинг миқдори — бир-бирига тенгдир.

Ярим ўтказгичнинг электрон ўтказувчанлиги n — *тур ўтказувчанлик* (negative — манфий сўзидан олинган), кавак ўтказувчанлиги эса, p — *тур ўтказувчанлик* (positive — мусбат сўзидан олинган) деб аталади. Улар биргаликда ярим ўтказгичнинг *хусусий ўтказувчанлиги* дейилади.

Юқорида кўриб чиқилган ўтказувчанликни ҳосил қилиш усули рационал эмас. Чунки амалда ўтказувчанлик турларидан бири — ё электрон, ё кавак ўтказувчанлиги асосий қилиб олинади. Уни соф германий (ёки кремний) кристалига бегона модда қўшиб қотишма тайёрлаш йўли билан амалга оширилади. Киритиладиган бегона модданинг миқдори асосий кристалл



3.3-расм. Электрон (а) [ва ковак (б) ўтказувчанлигининг ҳосил бўлиш модели.

миқдорига нисбатан жуда оз бўлади. Мисоллар кўрайлик.

Фараз қилайлик, германий кристалига беш валентли маргимуш (мишьяк) элементи киритилсин. Бунда бирикма таркибида маргимуш тугунлари ҳам ҳосил бўлади. Унинг тўртта валент электрони қўшни германий атомлари билан мустаҳкам боғланиш ҳосил қилиб, бешинчиси суст боғланган бўлиб қолади (3.3 а-расм). Уни боғланишдан узниш учун кам энергия талаб қилинади ва ҳатто уй температурасида ҳам уни эркин электрон деб қараш мумкин. Бунда маргимуш тугунидан (атомидан) электроннинг узоқлашиши уни мусбат ионга айлантиради, лекин уни кавак деб қараш мумкин эмас. Чунки кристалл панжарада у мустаҳкам боғланишда бўлади ва кавак каби кўчаолмайди.

Маргимушнинг мусбат иони ҳаракатдаги эркин электрон билан рекомбинацияланиши мумкин. Лекин у электрон токининг миқдорига деярли таъсир этмайди.

Шундай қилиб, кўрган мисолимизда электрон ўтказувчанлиги асосий, кавак ўтказувчанлиги эса, асосий бўлмаган ўтказувчанлик бўлади. Асосий ўтказувчанлиги электрон ўтказувчанликдан иборат бўлган кристалл *n* — *тур кристалл* ёки *ярим ўтказгич* дейилади. Маргимушга ўхшаш ўз валент электронларини боғланишга берувчи бегона элемент *донор модда* ёки оддий *донор* деб аталади.

Иккинчи мисолимизда германий кристалига уч валентли бор (В) элементи киритилсин. Бунда Бор атоми қўшни тўрт германий атоми билан бирикканида битта боғланиш ўрни етишмай қолади (3.3 б-расм). Электр жиҳатдан ҳосил бўлган заряд етишмовчилиги (дефект)

нейтраль ҳисобланади. Лекин ташқи иссиқлик энергияси таъсирида бу дефектга қўшни германий кристалидан боғланган электрон кўчиб ўтиши мумкин. Бунда Бор атоми манфий ионга айланиб, электрон кўчган ўринда кавак ҳосил бўлади. Шунинг учун ҳосил бўлган асосий ўтказувчанлик — кавак ўтказувчанлиги бўлиб, электрон ўтказувчанлиги асосий бўлмайди.

Асосий ўтказувчанлиги кавак ўтказувчанлик бўлган ярим ўтказгич p — *тур ярим ўтказгич* деб аталади. Уни ҳосил қилувчи бегона модда — *акцептор* дейилади.

Шуни айтиш керакки, ярим ўтказгичли асбобларда асосий бўлмаган ток ташувчилар ўтказувчанлиги катта аҳамиятга эга. Уларнинг ҳосил бўлиши ва тугатилиши рекомбинация марказлари деб аталган жойларда содир бўлади. Бундай марказлар вазифасини донор ёки акцептор элементларнинг тугунлари — атомлари бажаради. Шунинг учун бегона элементларнинг миқдори ортиши билан рекомбинация марказлари ҳам кўпаяди ва асосий ток ташувчиларнинг яшаш вақти қисқаради. Бу ҳол бегона элементнинг миқдори ва турини танлашда албатта ҳисобга олиннши керак.

Шундай қилиб, биз юқорида танишган ўтказувчанлик турларини ҳосил қилиш усули ва уни тушунтириш жуда юзаки ва тақрибийдир. Улар асосан зоналар назария билан текширилади ва миқдор ўлчовлари киритилади.

Биз зоналар назариясидан яримўтказгичларнинг айрим хусусиятларини сифат жиҳатдан текширишда фойдаланамиз.

3.2. P — n ўтиш ҳодисаси

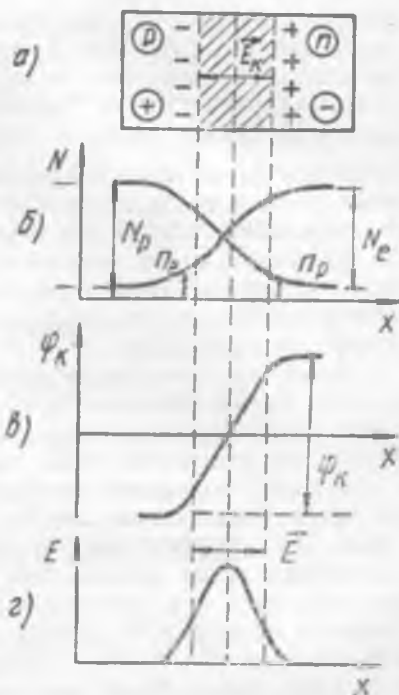
Ярим ўтказгичли асбобларнинг ишлаш принципи — p — n ўтиш деган ҳодисага асослангандир. У ўтказувчанликлари турлича бўлган ярим ўтказгичларни контактга келтириш натижасида ҳосил бўлади. Лекин бунда ярим ўтказгичларнинг механик контакти p — n ўтишни ҳосил қилолмайди, чунки улар орасида идеал контакт ҳосил қилиш мумкин эмас. Шунинг учун ягона ярим ўтказгич кристали олиннб, шартли икки бўлак деб қаралади ва уларда турли ишорали ўтказувчанлик ҳосил қилинади. Шартли бўлаклар орасидаги юпқа қатлам контакт соҳаси деб қаралади.

P — n ўтиш ҳодисасини сифат жиҳатдан кўриб чи-

қайлик. Фараз қилайлик. Германий (ёки кремний) монокристалда турли ишорали ўтказувчанлик ҳосил қилинган бўлсин. Осон бўлиши учун донор ва акцептор моддаларнинг миқдорини бир хил деб ҳисоблаймиз. Унда турли ишорали ток ташувчиларнинг миқдори ҳам тенг бўлади (3.4-а расм).

Контактга келтиришнинг бошланғич вақтида p — соҳадаги каваклар миқдори n — соҳадагидан, n — соҳадаги электронлар миқдори p — соҳадагидан катта бўлади (3.4-б расм). Шунинг учун контакт соҳасида ток ташувчилар диффузияси вужудга келади. Бунда n — соҳадаги электронлар p — соҳа томон, p — соҳадаги каваклар эса n — соҳа томон кўчадики, унга бир хил ишорали зарядларнинг ўзаро итарилиши ёки турли ишорали зарядларнинг ўзаро тортилиши сабаб бўлмайди. Диффузия ҳосил бўлишининг асосий сабаби контакт соҳасидаги ток ташувчилар концентрациясининг турлича бўлишидир.

n — соҳадан p — соҳага электронларнинг силжиши натижасида контакт чегарасида мусбат зарядли атомлар — ионлар қолади. Улар мусбат қўзғолмас зарядларнинг концентрацияси ортиқча бўлишига олиб келади. Натижада бу соҳа электронларга камбағал бўлиб қолади. Худди шундай жараён натижасида p — соҳада



3.4-расм. p — n ўтишининг ҳосил бўлиши: а — турли ўтказувчанликли ярим ўтказгичлар контакти; б — ток ташувчилар тақсимооти (N_p , N_e — асосий ва n_p , n_e — асосий эмас); в — контакт потенциаллар фарқи; г — электр майдон кучланганлигининг тақсимооти.

манфий зарядлар концентрацияси ортиб, соҳа кавакларга камбағал бўлади. Контакт соҳасида бундай камбағаллашган соҳанинг вужудга келishi конденсатор қопламаларига ўхшаш турлича зарядга эга бўлган икки қатламни ҳосил қилади. Натижада у потенциаллар айирмаси φ_k ва майдон кучланганлиги E_k бўлган электр майдонини ҳосил қилади (3.4в, г-расм). Унинг йўналиши шундайки, асосий ток ташувчиларнинг диффузиясига тўсқинлик қилиб, асосий бўлмаган ток ташувчиларнинг кўчишига имкон беради. Зарядларнинг кўчиши электр майдон куч чизиқлари бўйича бўлгани учун уни *дрейф токи* дейилади.

Диффузия токи билан дрейф токи тенглашганда мувозанат ҳосил бўлади. У *динамик мувозанат* дейилади. Унда вақт бирлиги ичида қарама-қарши йўналишда ўтувчи ток ташувчиларнинг сони ўзаро тенг бўлади.

Контакт соҳасидаги зарядларга камбағал бўлган соҳа ярим ўтказгичнинг кавак ва электрон ўтказувчанликка эга қатламларини бир-биридан ажратиб туради. Бу қатлам *тўсиқ қатлам* деб, ҳосил бўлган потенциаллар айирмаси эса, *потенциал тўсиқ* деб аталади. Кўриб ўтилган жараён $p - n$ ўтиш ҳодисаси ёки $p - n$ ўтиш деб аталади. $p - n$ ўтиш ҳодисасини бундай тушунтириш жуда юзаки бўлиб, контакт соҳасида юз берадиган жараёнларнинг физик моҳиятини тўлиқ ифодамайди. Уни зоналар назарияси асосида аниқ бажариш мумкин.

3.5-расмда p ва n ўтказувчанликли ярим ўтказгичнинг зоналар диаграммаси (а) ва $p - n$ ўтишнинг мувозанат ҳолат учун диаграммаси (б) тасвирланган. Унда:

φ_z — тўсиқ зонанинг потенциали (энергияси);

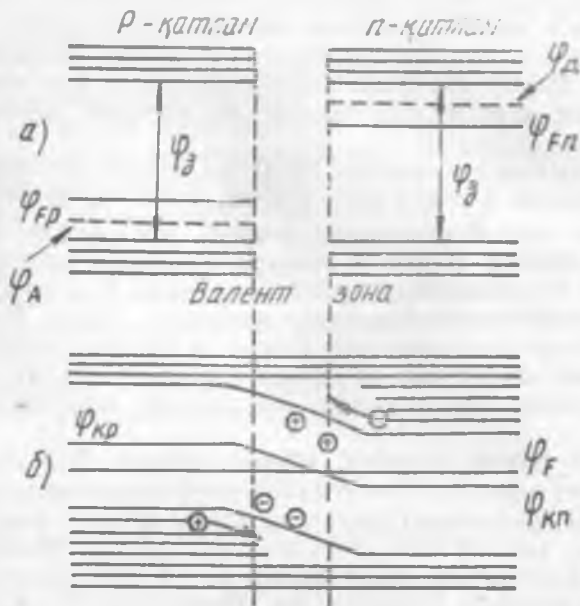
φ_d — донорлар аралашмаси учун энергия сатҳининг потенциали;

φ_A — акцептор аралашмаси учун энергия сатҳининг потенциали;

φ_F — Ферми сатҳи деб аталувчи энергетик сатҳининг потенциали.

Ферми сатҳи деганда тўлдирилиш эҳтимоллиги 0,5 га тенг бўлган энергетик сатҳ тушунилади.

Ғалаёнсиз ярим ўтказгичларда Ферми сатҳи тўсиқ зона ўртасида ётади. Ғалаёнланган ярим ўтказгичларда



3.5-расм. p ва n қатламларнинг мувозанат ҳолати (а) ва p—n ўтишнинг зона диаграммалари (б).

эса, у рухсат этилган, яъни ўтиш мумкин бўлган бирон зонанинг ичига жойлашган бўлади.

Физикавий жиҳатдан олганда Ферми потенциали яримўтказгичнинг кимёвий ва электр потенциалларининг алгебраик йиғиндисини ташкил қилади. Шунинг учун уни *электрохимёвий потенциал* деб ҳам аталади.

Маълумки, кимёвий потенциал модда зарраларининг концентрациясига боғлиқ миқдордир. Шунинг учун кимёвий потенциаллар фарқининг мавжудлиги модда зарралари концентрациясининг фарқи мавжудлигини кўрсатади. Зарра концентрациясида фарқ бўлиши, ўз навбатида, уларнинг катта концентрацияли ўриндан кичик концентрацияли ўринга кўчишига олиб келади, яъни зарралар диффузиясини вужудга келтиради. Шунга кўра кимёвий потенциал эркин зарраларнинг (электр зарядга эга бўлиш ёки бўлмаслигидан қатъий назар) диффузиялана олиш имкониятини ифодалайди. Электр

потенциал эса, зарядланган зарраларнинг электр майдонида кўча олиш имкониятини — дрейфни ифодалайди. Демак, Ферми потенциалнинг градиенти бир вақтда икки хил ҳаракат — диффузия ва дрейфни характерлайди.

Системанинг мувозанат ҳолатида Ферми потенциалнинг градиенти нолга тенг бўлади, яъни $\varphi_F = \text{const}$ дир. Шунинг учун Ферми сатҳи доимий (горизонтал) жойлашган бўлади. Лекин бу электр ва кимёвий потенциалларнинг ҳам доимийлиги деган гап эмас. Бошқача айтганда, системанинг мувозанат ҳолатида унинг электр ва кимёвий потенциаллари ўзгариши мумкин, яъни зарраларнинг диффузия ва дрейф оқимлари мавжуд бўлади, лекин бу оқимлар бир-бирини мувозанатлаб туради.

Шуни айтиш керакки, «Ферми сатҳи» сўзи асосан мувозанат ҳолатдаги системалар учун ишлатилади, чунки бунда эркин электронлар ва кавакларнинг сони, мос равишда, тенг бўлади. Система мувозанатда бўлмаганда эса, бу тенглик сақланмайди ва «Ферми сатҳи» ўзгаришга учрайди. Бу ҳолда уни «Фермининг квази сатҳлари» (φ_{Fn} ва φ_{Fp}) деб аталади.

Умуман олганда потенциал тўсиқнинг катталиги кўчиб ўтган ток ташувчиларнинг концентрацияси ва температурага боғлиқ бўлади ва қуйидагича ифодаланади:

$$\varphi_k = U_k \ln \frac{N_p}{n_e} = U_k \ln \frac{N_e}{n_p} = U_T \ln \frac{N_e N_p}{n_i^2} \quad (3.1)$$

Бунда $N_p = p$ — соҳадаги асосий ток ташувчилар (каваклар);

$N_e = n$ — соҳадаги асосий ток ташувчилар (электронлар);

$n_p = p$ — соҳадаги асосий бўлмаган ток ташувчилар;

$n_e = n$ — соҳадаги асосий бўлмаган ток ташувчилар;

n_i — ярим ўтказгич кристаллининг хусусий ток ташувчилар концентрацияси.

U_T катталик *температурaviй потенциаллар айирмаси ёки температура потенциали* деб аталади ва қуйидагича ифодаланади:

$$U_T = \frac{kT}{q} \simeq \frac{T}{11600} \quad (3.2)$$

q — электрон заряди;

k — $1,37 \cdot 10$ ж/град — Больцман доимийси;

T — абсолют температура.

Температура потенциалнинг физик моҳияти шундан иборатки, у электр бирликларнда ифодаланган статистик температура ёки электрон газдаги эркин электронларнинг ўртача кинетик энергиясидир. Уй температура-сида ($T=300^\circ\text{K}$) у 25 милливольтга тенг бўлади. Температура потенциалнинг максимал қиймати ярим ўтказгич материали тўсиқ зонасининг кенглиги Δw ни ифодаловчи потенциаллар айирмасига тенг бўлади.

Потенциал тўсиқнинг температурага боғлиқлиги, асосан, ярим ўтказгичнинг хусусий ток ташувчилари концентрациясининг температурага боғлиқлиги орқали белгиланади:

$$n_i = A \cdot T^{3/2} \cdot e^{-\frac{\Delta w}{2kT}} \quad (3.3.)$$

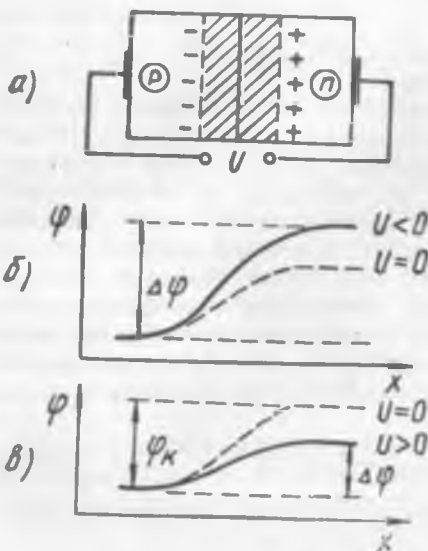
Бунда A — ярим ўтказгич материалга боғлиқ коэффициент.

Температуранинг ҳар бир даражага ортиши билан потенциал тўсиқнинг 2 милливольтга камайиши аниқланган.

Потенциал тўсиқнинг ташқи манба таъсирида ўзгаришини, яъни $p-n$ ўтишнинг вольт-ампер характеристикасини аниқлайлик. $P-n$ ўтишга ташқи манба уланса, потенциал тўсиқнинг баландлиги ўзгаради ва ток ташувчиларнинг динамик мувозанати бузилади. Натижада диффузия ва дрейф тоқларининг мувозанати ҳам бузилиб, натижавий тоқнинг катталиги ташқи манбанинг кучланишига боғлиқ бўлиб қолади. Бу боғланишни аналитик ҳисоблаб, графикда тасвирлаш мумкин. Уни $p-n$ ўтишнинг *вольт-ампер характеристикаси* деб аталади.

Вольт-ампер характеристикани аниқлашда осон бўлиши учун ташқи манбанинг кучланиши фақат контакт соҳасига қўйилган деб қаралади, яъни ярим ўтказгич ҳажмидаги потенциал тушуви ҳисобга олинмайди.

Биринчи ҳолда ташқи манбани шундай улайликки, унинг ҳосил қилган майдон кучланганлик вектори $p-n$ ўтишнинг хусусий майдон кучланганлиги вектори билан мос тушсин. Бунинг учун манбанинг мусбат қутби n — соҳа контактига, манфий қутби эса, p — соҳа контактига уланиши керак (3.6а-расм). Бунда натижавий майдон кучланганлиги ортади, яъни потенциал тў-



3.6 - расм. Манбани тўри (а) ва тескари (б) уланишда потенциал тўсиқнинг ўзгариши.

сиқ катталашиб, асосий ток ташувчиларнинг ҳаракати янада қийинлашади (3.6 б-расм). Шунинг учун манба кучланиши ортиши билан асосий ташувчиларнинг потенциал тўсиқни енгиб ўтиш эҳтимоллиги камаюди ва диффузион ток нолгача камаюди. Лекин асосий бўлмаган ток ташувчилар учун майдоннинг тезлантирувчи таъсири ортади ва улар контакт соҳасини кесиб ўтишда давом этади. Ҳосил бўладиган дрейф токининг катталиги потенциал тўсиқ катталигига боғлиқ бўлмай, асосий

ток ташувчиларнинг миқдори билан белгиланади. Вақт бирлиги ичида ҳажмда ҳосил бўладиган асосий бўлмаган ток ташувчилар сони ўзгармас бўлгани учун потенциал тўсиқнинг ортиши фақат уларнинг тезлигини ошириб, сонини ўзгарта олмайди. Шунга кўра дрейф токининг ортиши учун бирор сабабга кўра янги асосий бўлмаган ток ташувчилар ҳосил бўлиши керак. Акс ҳолда у тўйинган бўлади. Бунда ҳосил бўладиган ток тескари ток, қўйилган кучланишни эса, тескари кучланиш деб аталади. Демак, тескари уланишда $p-n$ — ўтишнинг қаршилиги етарлича катта бўлади. Уни тескари ўтиш қаршилиги деб аталади.

Манбанинг қутбларини алмаштирайлик, яъни p — соҳага мусбат, n — соҳага манфий қутб улансин. Бунда контакт соҳасида ташқи манба ҳосил қилган майдон кучланганлиги вектори $p-n$ — ўтишнинг хусусий майдон кучланганлиги векторига қарама-қарши йўналган бўлади ва натижавий майдон кучланганлиги кичраяди. Бу потенциал тўсиқнинг кичрайишига олиб келади ва диффузия токи ортади (3.6 в-расм). Бундай уланиш *тўғри уланиш* деб аталади. Ҳосил бўладиган ток *тўғри ток*,

$p-n$ ўтиш қаршилиги эса, тўғри улаиш қаршилиги дейилади.

$P-n$ ўтишда ҳосил бўладиган натижавий ток қуйидагича нфодаланади:

$$I = I_0 \left(e^{\frac{eU}{kT}} - 1 \right) \quad (3.4)$$

Бунда,

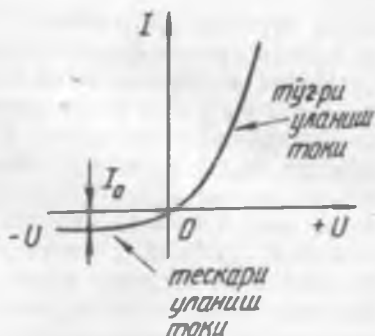
I_0 —тескари токнинг тўйиниш қиймати,

U —ташқи манба кучланиши,

e —электрон заряди.

3.7-расмда ташқи манба

кучланишига қараб диффузия токнинг ўзгариш графиги тасвирланган. Уни $P-n$ ўтишнинг вольт — ампер характеристикаси деб аталади (Унда ток ўқининг даражаланиши бир хил эмас. Тескари ток ўқининг даражаланиш қиймати бир неча марта катталаштирилган. Чунки тўғри ток mA да, тескари ток эса, μA да ўлчанади). Демак, $P-n$ ўтиш токни бир томонга афзал ўтказиш — вентиль хусусиятга эга.



3.7-расм. $p-n$ ўтишнинг вольт-ампер характеристикаси.

3.3. Ярим ўтказгичли диод ва унинг турлари

$P-n$ ўтиш ҳодисаси асосида ишлайдиган энг содда ярим ўтказгичли асбоб *ярим ўтказгичли диод* деб аталади. Шунга кўра 3.7-расмда тасвирланган $p-n$ ўтишнинг вольт-ампер характеристикаси ярим ўтказгичли диоднинг вольт-ампер характеристикасидир. Унинг шакли жуда кўп факторларга боғлиқ. Масалан, ташқи температурага, контакт соҳасининг геометрик ўлчамларига, ток ташувчилар миқдорига, тескари кучланиш катталигига ва ҳ.к.

Амалий жиҳатдан бу факторларнинг тескари токка бўлган таъсири катта аҳамиятга эга. Масалан, муҳит ҳароратининг кўтариллиши ёки тескари кучланишнинг бирор қийматгача оширилиши тескари токнинг бирдан кўпайиб кетишига, натижада $p-n$ ўтишнинг бузилишига (куйишига) сабаб бўлади.

Умуман олганда $p-n$ ўтишнинг бузилиш (емири-

лиш) турларн хилма-хил бўлади. Шулардан *иссиқлик ва электр бузилишини* кўрайлик.

Иссиқлик бузилиши солиштира қаршилиги етарлича катта ва $p-n$ ўтиш соҳаси кенг бўлган ярим ўтказгичларда кузатилади. Сабаби ярим ўтказгичнинг қизиши билан кристалл панжаранинг иссиқлик ҳаракати ортади ва кўплаб электронлар валент боғланишларини узиб эркин электронга айланади. Натижада кристаллнинг хусусий ўтказувчанлиги ортади. Бунда ярим ўтказгичнинг қизиши фақат ташқи муҳит ҳароратининг ортиши билан белгиланмайди. $p-n$ ўтишдан ўтадиган ток ҳам унинг қизишига олиб келади. Агар $p-n$ ўтишда ажраладиган иссиқликни йўқотиш чораси кўрилмаса, иссиқлик бузилиши майдон кучланганлигининг кичик қийматларида ҳам содир бўлиши мумкин.

Электр бузилиши асосий бўлмаган ток ташувчилар сонининг ярим ўтказгич ҳажмидаги электр майдон кучланганлиги ортиши туфайли кўпайишига боғлиқ. Бунда майдон кучланганлиги ортиши билан ток ташувчиларнинг ҳаракат тезлиги ортади. Натижада урилиш туфайли ионланишнинг кўчкисимон кўпайиши вужудга келади. У $p-n$ ўтишнинг бузилишига олиб келади. Иккинчи томондан, майдон кучланганлигининг ортиши автоэлектрон эмиссия ҳодисасига ҳам сабаб бўлади. Бунинг натижасида ҳам бузилиш содир бўлади.

Кенг $p-n$ ўтишли диодларда урилиш ионланиши туфайли, тор $p-n$ ўтишли диодларда эса, автоэлектрон эмиссия туфайли бузилиш содир бўлади.

Электр бузилишининг иссиқлик бузилишидан фарқи шундаки, унда кучланиш ўзгаришининг бирор оралиғида тескари ток кучланишга боғлиқ бўлмай қолади ва жараён қайтар бўлади, яъни майдон кучланганлиги йўқолиши билан бошланғич ҳолат тикланади.

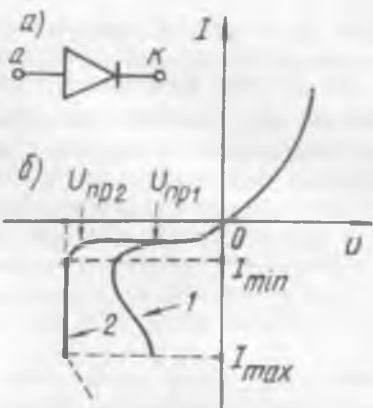
3.8-расмда ярим ўтказгичли диоднинг схемада белгиланиши ва тулиқ вольт-ампер характеристикаси кўрсатилган. Унда 1— чизиқ иссиқлик бузилиши, 2— чизиқ эса, электр бузилишини кўрсатади.

Контакт соҳасининг кенглигига қараб ярим ўтказгичли диодлар *нуқтавий* ва *ясси диодларга* ажратилади. Биз танишган диодлар *ясси диодлардир*. Уларда тўғри токнинг катталиги контакт юзаси кенглигига боғлиқ бўлиб, қиймати бир неча миллиампердан бир неча юз ампергача етади.

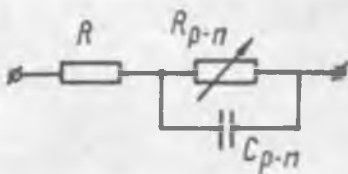
Нуқтавий диодларнинг контакт юзаси жуда кичик бўлади. Улар нуқтавий контактли пайвандлаш йўли билан ҳосил қилинади. Нуқтавий диодларнинг ясси диодлардан афзаллиги шундаки, уларнинг $p-n$ ўтиш сигими жуда кичик бўлади. Шунинг учун уларни юқори частотали қурилмаларда ишлатиш мумкин.

Ярим ўтказгичли диодлар бир қанча катталиклар билан характерланади. Масалан, тўғри уланиш кучланишининг қиймати $1В$ ёки $0,5В$ бўлгандаги тўғри токнинг катталиги; бузилиш кучланишининг 80% ни ташкил қиладиган тескари кучланишнинг катталиги; $p-n$ ўтиш сигими; Тўғрилаш хусусияти сақланадиган частота ва температура диапазони; Тўғрилашда ҳосил қилинадиган токнинг мумкин бўлган энг катта қиймати ва бошқалар. Бу катталикларни баҳолашда диоднинг эквивалент схемасидан фойдаланилади (3.9- расм). Ундаги C_{p-n} сигимнинг катталиги ташқи кучланишга боғлиқ равишда ўзгаради. Диодга қўйилган кучланиш ўзгариш $p-n$ ўтишнинг кенглигини ўзгартиради. Бу ўзгариш конденсатор қопламалари орасидаги масофанинг ўзгаришига мос келади. $p-n$ ўтишнинг бу хусусияти диодни бошқарилувчи сигимли элемент қилиб ишлатиш имконини беради. Бундай диодлар *варикаплар* деб аталади.

Варикаплар учун ташқи кучланишнинг тўғри уланиши эмас, балки тескари уланиш катта аҳамиятга эга. Тескари кучланишнинг ортиши билан $p-n$ ўтиш кенглиги ортади ва C_{p-n} сигим кичраяди. Бу боғланиш *варикапнинг вольтфарада характеристикаси* дейи-



3.8- расм. Ярим ўтказгичли диоднинг схемада белгиланиши (а) ва вольт-ампер характеристикаси (б).

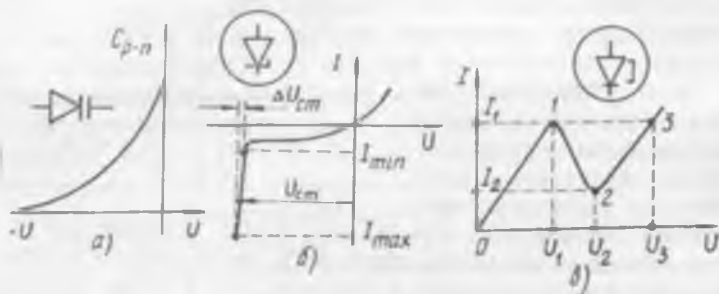


3.9- расм. Ярим ўтказгичли диоднинг эквивалент схемаси.

лади. 3.10а-расмда варикапнинг схемада белгиланиши ва вольтфарада характеристикаси кўрсатилган.

$p-n$ ўтиш сиғимининг номинал ($C_{ном}$), максимал ($C_{мах}$), минимал ($C_{мин}$) қийматлари, сиғимнинг асллигига боғлиқ ютилиш энергияси ва бошқалар варикапларнинг асосий параметрлари ҳисобланади.

Варикаплар радиоэлектрон қурилмалардаги тебраниш контурларини электрон созлашда, параметрик элемент сифатида (параметрик кучайтиргич ва генераторларда) ва бошқа мақсадларда кенг қўлланилади.



3.10-расм. Варикап (а), стабилитрон (б), туннель диоди (в) нинг схемада белгиланиши ва вольт-ампер характеристикаси.

Диодлардаги электр бузилишида жараённинг қайтар бўлиши катта амалий аҳамиятга эга. Чунки бунда тескари токнинг бирор кичик қийматидан бошлаб диоддаги потенциал тушуви токка боғлиқ бўлмай қолади. Ярим ўтказгичли диоднинг бу хусусияти уни кучланишни стабилловчи элемент қилиб ишлатиш имконини беради. Бундай ярим ўтказгичли диодлар *стабилитронлар* деб аталади. 3.10 б-расмда стабилитроннинг схемада белгиланиши ва вольт-ампер характеристикаси кўрсатилган.

Электр бузилиши юз беришига «туннель эффекти» ҳодисаси ҳам сабаб бўлиши мумкин. Туннель эффекти деганда $p-n$ ўтишга тескари кучланиш уланганда ток ташувчиларни потенциал тўсиқни ошиб эмас, балки «тешиб» ўтиш ҳодисаси тушунилади. Унинг асосий хусусияти жараённинг энергия ютилмаган ҳолда боришидир.

Туннель эффектнинг катталиги $p-n$ ўтиш қатла-

мининг катталигига боғлиқ бўлади. Бу қатлам қанча тор ва ундаги электр майдон қанча кучли бўлса, эффект шунча катта бўлади.

Туннель эффекти асосида ишлайдиган диодлар *туннель диодлари* деб аталади. Уларда n — соҳадаги донорлар ва p — соҳадаги акцепторлар сони оддий диодлардагидан минглаб марта кўп бўлади. Донор ва акцептор модда концентрациясининг бундай катта миқдорда бўлиши $p - n$ ўтиш соҳасининг жуда юпқа бўлишини таъминлайди. Шунинг учун токнинг катталиги икки хил жараён — туннель эффекти ва диффузия билан белгиланади.

Агар ташқи манба кучланиши ҳосил қиладиган электр майдон $p - n$ ўтишнинг потенциал тўсиғи майдони билан мос тушса (оддий диоддаги тескари ула-ниш), $p - n$ ўтишдан туннель эффекти ҳисобига ток ўтади. Агар у аксинча уланган бўлса (оддий диоддаги тўғри улаш), потенциал тўсиқ майдони кичраяди ва туннель эффекти камаяди. Шунинг учун ташқи майдон ортиши билан туннель токи кичраиб диффузия токи орта бошлайди ва ташқи кучланишнинг бирор қийматидан бошлаб туннель токи нолга айланиб, фақат диффузия токи қолади. Демак, туннель диоднинг вольт-ампер характеристикаси ана шу икки токнинг натижавий қиймати орқали белгиланади. У 3.10 в-расмда кўрсатилган. Манфий кучланишлар соҳасида туннель эффекти ҳисобига етарлича катта ток ўтади (диоднинг қаршилиги кичик). Мусбат кучланишлар соҳасининг $0 \div 1$ қисмида (3.1в-расм) ҳам натижавий ток туннель токи билан белгиланади. Характеристиканинг I нуқта-сига тўғри келадиган кучланиш чегаравий кучланиш ҳисобланади. Ундан кейинги қийматларда туннель токи кескин камайиб, диффузия токи орта бошлайди. Шунинг учун характеристиканинг $1 \div 2$ оралиғида натижавий токнинг камайиши кузатилади. 2 нуқтага етганда, туннель токи нолга айланади ва характеристика диффузия токи билан белгиланди ($2 \div 3$ -қисм).

Демак, туннель диоднинг вольт-ампер характеристикаси оддий диодникидан тубдан фарқ қилади. Унда, биринчидан, вентиль хусусият кузатилмайди ва, иккинчидан манфий дифференциал қаршиликли соҳа вужудга келади ($1 \div 2$ -қисм).

Туннель диодларининг яна бир характерли хусусияти уларда инерционликнинг озлигидир. Шунинг учун улар-

ни ўта юқори частотали қурилмаларда ҳам ишлатиш имкони бор.

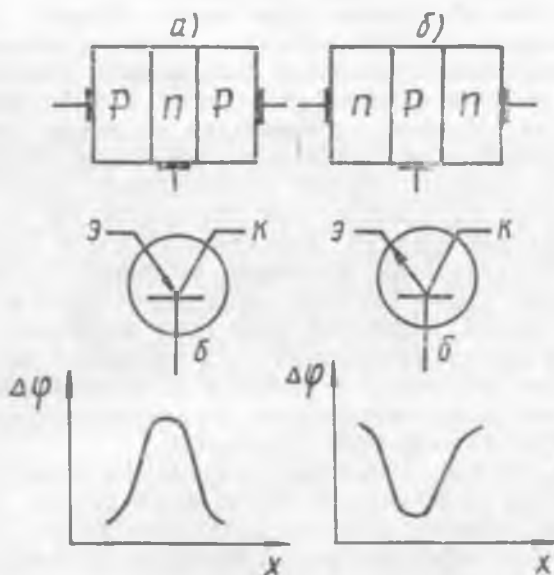
Ярим ўтказгичли диодларнинг турлари биз юқорида кўрган турлари билан чекланмайди. $p-n$ ўтиш қаршилигининг бошқарилиш усуллариغا боғлиқ бўлган махсус диодлар ҳам мавжуд.

3.4. Ярим ўтказгичли триод. Биполяр транзисторлар

Ярим ўтказгичли триод электрон асбобларнинг бир тури бўлиб, *транзистор* деб аталади. Тузилиши ва ишлаш усулига қараб транзисторлар *биполяр* ва *униполяр транзисторларга* ажратилади.

Биполяр транзисторларнинг ишлаши $p-n$ ўтиш ҳодисасига, униполяр транзисторларнинг ишлаши эса, бир турдаги ўтказувчанликка эга бўлган ярим ўтказгичнинг ўтказувчанлигини электр майдони ёрдамида бошқаришга асосланган.

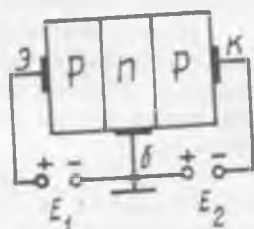
Биполяр транзистор ярим ўтказгич монокристаллида иккита $p-n$ ўтиш соҳасини ҳосил қилиш асосида яса-



3.11-расм. Биполяр транзисторларнинг схемада белгиланиши ва потенциал тўсиғи.

лади. Уни ўтказувчанлиги алмашиб келадиган 3 та соҳага ажратиш мумкин. Агар монокристаллнинг электрон ўтказувчанлик ҳажми икки ёнидан кавак ўтказувчанлик ҳажми билан чегараланган бўлса, ҳосил бўлган ясси транзистор $p-n-p$ турдаги транзистор дейилади. Аксинча, кавак ўтказувчанлик қисми иккита электрон ўтказувчанлик соҳа орасида бўлса, $n-p-n$ турдаги транзистор ҳосил бўлади. Бу транзисторларнинг схе-мада белгиланиши ва потенциал тўсиғининг кўриниши 3.11-расмда тасвирланган. Шунини айтиш керакки, кон-такт соҳаси кичик бўлса, нуқтавий транзисторлар ҳосил бўлади.

Фараз қилайлик, триоднинг ўрта контактига нисбатан чап ён-даги контактига кичик (вольт-нинг бўлакларига тенг) мусбат, ўнг ёндаги контактига эса, катта (бир неча ўн вольтгача) манфий кучланиш берилсин (3.12-расм). Осон бўлиши учун электр май-дон фақат $P-n$ ўтишлар соҳа-сидагина мавжуд деб ҳисоблай-миз. Бундай улашда чап томон-даги $p-n$ ўтишнинг потенциал тўсиғи кичрайиб, ўнг томондаги $p-n$ ўтишники ортади. Шунинг учун каваклар фақат чап томондаги $p-n$ ўтишдан ўта бошлайди. Чап томондаги p — соҳа-дан ўртадаги n — соҳага ўтган кавакларнинг бир қис-ми бу соҳадаги электронлар билан рекомбинация-ланади. Қолган қисми эса, ўнг томондаги $p-n$ ўтишга етиб келади. $p-n$ ўтиш майдони уларга тезлантирув-чи таъсир кўрсатади. Шунинг учун каваклар катта тез-лик билан ҳаракат қиладилар ва E_1 ва E_2 манбалар орқали ўтиб, ҳаракат йўлини тугаллайдилар (занжир ёпилади). Бунда ҳосил бўладиган ток (кавак токи) фойдали ток бўлиб, унинг катталиги чап ёндаги p — соҳадан n — соҳага ўтадиган кавакларнинг миқдорига ва уларнинг n — соҳадаги яшаш вақтига боғлиқ бўла-ди. Агар кавакларнинг n — соҳани босиб ўтиш вақти уларнинг яшаш вақтидан кичик бўлса, ўнг ёндаги $p-n$ ўтишга етиб келадиган каваклар сони етарлича кўп бўлади. Чунки жуда оз қисми n — соҳадаги электронлар билан рекомбинациялашиб улгуради. (Кавакларнинг учиб ўтиш вақтини қисқартириш учун n — соҳанинг қа-



3.12- расм. Транзис-торга ташқи манба улаш.

линлиги етарлича юпқа қилиб ясалади). Шунга кўра фойдали токнинг катталиги, асосан, чап ёндаги $p-n$ ўтишда ҳосил бўладиган кавак токининг катталиги билан белгиланади.

Шуни айтиш керакки, транзисторнинг $p-n$ ўтишларнда кавак токи билан бир қаторда электрон тоқлари ҳам мавжуд бўлади. Чап ёндаги $p-n$ ўтишнинг электрон токи чап ва ўрта соҳалар орқали ўтиб, E_1 манба орқали ўз йўлини ёпади. У ўнг ёндаги $p-n$ ўтиш орқали ўтмагани учун ҳеч қандай фойда келтирмайди. Ўнг ёндаги кучланиш тескари уланган (ёпиқ) $p-n$ ўтишнинг электрон токи эса, катта таъсирга эга. Уни *транзисторнинг тескари токи* деб аталади.

Тўғри ўтиш асосида ишловчи чап томондаги $p-n$ ўтиш *эмиттер ўтиши* деб, p — қатлам эса, *эмиттер* деб аталади. Тескари уланадиган ўнг томондаги $p-n$ ўтиш *коллектор ўтиши* деб, p — қатлами эса — *коллектор* деб аталади.

Ўртадаги n — қатлам база ёки *асос* деб аталади. Бу қатламлардан металл контакт орқали чиқарилган туташтириш учлари — электродлар мос номлар — эмиттер, коллектор ва база деб юритилади. Транзисторни схемада белгилашда (3.11-расм) эмиттер электродига кўрсаткич тил (стрелка) қўйилади. Унинг йўналиши асосий ток ташувчилар йўналишини кўрсатиб туради.

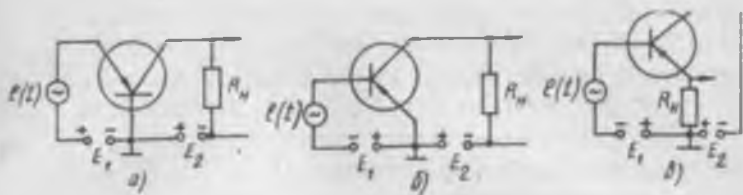
$P-p-n$ турдаги транзисторларнинг ишлаш принципи $p-p-p$ турдаги транзисторларникидан фарқ қилмайди. Бунда фақат E_1 ва E_2 манбаларнинг уланиш қутбини тескарисига ўзгартирилади. Асосий ток ташувчилар каваклар эмас, балки электронлар бўлади.

3.5. Биполяр транзисторларнинг схемага уланиши

Транзисторлар радиосхемада ишлатилганда унинг электродларидан бири ҳамма вақт занжирнинг кириши ва чиқиши учун умумий бўлган симга — ерга уланган бўлади. Шунга кўра биполяр транзисторларнинг уч хил уланиш схемаси мавжуд (3.13-расм).

1. Умумий базали схема — УБ,
2. Умумий эмиттерли схема — УЭ,
3. Умумий коллекторли схема — УК.

Булар ичида УБ схема транзисторларнинг хусусиятларини текширишда энг қулайи ҳисобланади. Шунинг



3.13- расм. Транзисторларнинг схемага уланш турлари: а — УБ схема, б — УЭ схема, в — УК схема.

учун транзисторларнинг физик катталиклари шу схема асосида текширилади ва у қолган икки уланш схема-сига татбиқ этилади. 3.12-расмда келтирилган схема УБ схемадир. Ундаги эмиттер ўтишининг кавак токини $I_{эп}$ ва электрон токини $I_{эп}$ деб белгиласак, эмиттер токи учун қуйидаги ифода ўринли бўлади:

$$I_{э} = I_{эп} + I_{эп} \quad (3.5)$$

Бу ток бутун эмиттер ўтиши давомида доимий бўлади. Унинг $I_{эп}$ ташкил этувчиси базадан эмиттерга электронларнинг ўтишидан ҳосил бўлади. У эмиттер ўтишидан бирор масофага узоқлашгач ($4 \div 5$ диффузион узунлик-да) эмиттердаги каваклар билан тўла рекомбинацияланади ва польгача камаяди. Натижада кавак токи $I_{эп}$ ортади.

Худди шунга ўхшаш коллектор ўтиши токи $I_{к}$ ҳам икки ташкил этувчига эга бўлади: $I_{кр}$ — кавак токи ва $I_{кп}$ — электрон токи. $I_{кр}$ нинг катталиги эмиттердан базага ўтиб коллектор ўтишга етиб келадиган каваклар миқдори билан, $I_{кп}$ эса, коллектордан базага ўтадиган электронлар сони билан характерланади.

Эмиттер ўтишининг кучланиши ўзгарса, эмиттер токи ўзгаради. Бунинг натижасида коллектор токининг $I_{кр}$ ташкил этувчиси ўзгариб, $I_{кп}$ ташкил этувчи ўзгаришсиз қолади. $I_{кп}$ нинг ўзгариши коллекторнинг ҳажмий қаршнлиги ўзаришига боғлиқ бўлади. Шунинг учун коллектор токининг $I_{кр}$ ташкил этувчиси бошқарилувчи фойдали ток, $I_{кп}$ — бошқарилмайдиган зарарли ток деб қаралади ва ҳамма вақт $I_{кп} \ll I_{кр}$ бўлади. Умуман олганда натижавий коллектор токи коллектор ўтиши узунлиги бўйича доимий ток ҳисобланади:

$$I_{к} = I_{кр} + I_{кп} \quad (3.6)$$

Агар 3.12- расмда келтирилган схеманинг эмиттер ўтиши узилса (E_1 манба узилса), коллектор ўтишидан $I_{кт}$ га тенг тескари ток ўтади. Унинг қиймати коллекторнинг $I_{кп}$ электрон токидан катта бўлади. Чунки бунда $I_{кп}$ га базадан коллекторга ўтиб турувчи (мувозанатдаги) каваклар токи $I_{бр}$ ҳам қўшилади.

$I_{кт}$ бошқарилмайдиган коллектор токи ёки температура токи деб аталади. Уни коллекторнинг сокинлик токи деб ҳам аталади. Бу токнинг катталиги коллектор кучланишининг етарлича катта ўзгаришларида ҳам доимий қолади. Лекин ташқи муҳит ҳароратига жуда боғлиқ бўлади:

$$I_{кт} = A \cdot e^{-\frac{\delta}{T}} \quad (3.7)$$

Бунда δ коэффициент ярим ўтказгичнинг материалига боғлиқ бўлиб, германий кристали учун 8400 га тенг.

$I_{кт}$ токнинг ихтиёрий температурадаги ифодаси

$$I_{кт}^{(T)} = I_{кт}^{(20)} \cdot 2^{\frac{\Delta T}{10}} \quad (3.7a)$$

кўринишда бўлади. Демак, германийли триоднинг сокинлик токи температура ҳар 10° га ўзгарганда икки баравар ўзгарар экан. Масалан, температура 20°C дан 50°C га ортса, $I_{кт}$ сокинлик токи $2^3 = 8$ марта ўсади.

$I_{кт}$ сокинлик токининг температурага бундай кучли боғлиқ бўлиши транзистор параметрларининг кескин ўзгаришига олиб келади. Шунинг учун транзисторни ишлатишда бунини албатта ҳисобга олиш керак.

Шундай қилиб, умумий ҳолда коллектор токининг катталиги бошқарилувчи $I_{кр}$ ва бошқарилмайдиган $I_{кт}$ токларнинг йиғиндисидан иборат бўлади:

$$I_k = I_{кр} + I_{кт} \quad (3.8)$$

Эмиттер токи « $+E_1 \rightarrow$ эмиттер $\rightarrow$ база $\rightarrow -E_1$ » занжир бўйича, коллектор токи « $+E_2 \rightarrow$ база $\rightarrow$ коллектор $\rightarrow -E_2$ » занжир бўйича оқади. Шунга кўра база токининг катталиги $I_b = I_e - I_k$ кўринишда ифодаланиши керак.

Қулайлик учун база токи «эмиттер $\rightarrow$ база $\rightarrow$ ташқи занжир $\rightarrow$ эмиттер» занжири бўйича оқади, деб қаралади. Бу ҳолда коллектор токи ўтайдиган занжир ўзгаради, яъни: « $+E_2 \rightarrow$ эмиттер $\rightarrow$ коллектор $\rightarrow E_2$ » бўлиб, у

база занжиридан ўтмайди. Шунга асосан, транзисторнинг ток тенгламаси қилиб

$$I_s = I_k + I_e \quad (3.9)$$

тенглик олинади.

(3.9.) ифода коллектор токининг эмиттер токига боғлиқ бўлишини кўрсатади. Бу боғланиш инерциал бўлади. Чунки эмиттердан базага каваклар ўтганда, база электроди яқинида электронлар концентрацияси кескин ортади ва уларнинг заряди каваклар зарядини компенсациялайди. Шунинг учун коллектор занжирдаги ток ўзгариши учун эмиттердан базага ўтган кавакларнинг етарлича миқдори коллектор ўтишига етиб келиши керак, яъни базада уларнинг жуда оз миқдори рекомбинацияланиши керак. Бундай ўтишнинг эффективлиги узатиш коэффициенти деган катталик билан белгиланади ва қуйидагича ифодаланади:

$$\alpha = \left| \frac{\Delta I_k}{\Delta I_s} \right|_{U_k = \text{const}} \quad (3.10)$$

Унинг қиймати ҳамма вақт бирдан кичик бўлиб, энг яхши ясси транзисторларда 0,99 гача етади.

Одатда α коэффициент умумий базали уланишда транзисторнинг *ток бўйича кучайтириш коэффициенти* деб аталади ва нагрузка қаршилиги нолга тенг бўлган ҳол учун аниқланади.

Коллектор токи коллектор кучланишига кам боғлиқ бўлгани учун α коэффициент коллектор кучланишига боғлиқ бўлмаган катталик ҳисобланади. Коллектор ўтишининг дифференциал қаршилиги етарлича катта миқдор бўлгани учун унга катта қаршиликли R_n ташқи нагрузка уланиши керак (3.13 а-расм). У коллектор кучланишининг катта ўзгаришларида ҳам транзисторнинг иш режимини ўзгартирмайди. Шунинг учун коллектор токининг кичик ўзгариши ҳам R_n да катта кучланиш ўзгаришини ҳосил қилади. Ҳақиқатан ҳам, кириш кучланишининг ўзгаришини эмиттер токи орқали $\Delta U_1 = R_{\text{кир}} \cdot \Delta I_s$ кўринишида ифодаланса, чиқиш кучланишининг ўзгариши $\Delta U_2 = R_{\text{чик}} \cdot \Delta I_k \approx R_n \cdot \Delta I_k$ бўлиб, кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти

$$K = \frac{\Delta U_2}{\Delta U_1} = \frac{R_n \cdot \Delta I_k}{R_{\text{кир}} \Delta I_s} = \alpha \cdot \frac{R_n}{R_{\text{кир}}} \quad (3.11)$$

бўлади. Бунди $R_n \gg R_{\text{кир}}$ бўлгани учун $K > 1$.

Шундай қилиб, умумий базали схемада транзистор кучланиш (қувват) бўйича кучайтириш хусусиятига эга бўлиб, токни кучайтирмас экан. Чунки унинг чиқиш қаршилиги кириш қаршилигидан етарлича катта бўлади.

Умумий эмиттерли ва умумий коллекторли схемаларнинг хусусиятларини аниқлайлик. Умумий эмиттерли схеманинг ток бўйича узатиш коэффициенти

$$\beta = \left| \frac{\Delta I_{\kappa}}{\Delta I_{\phi}} \right| U_{\kappa} = \text{const}, \quad (3.12)$$

умумий коллекторли схеманики эса,

$$\gamma = \left| \frac{\Delta I_{\psi}}{\Delta I_{\phi}} \right| U_{\kappa} = \text{const} \quad (3.13)$$

бўлади.

Агар (3.9) ва (3.10) ифодадарни ҳисобга олсак, (3.12) ва (3.13) ифодалар қуйидаги кўринишга келади:

$$\beta = \frac{\alpha}{1-\alpha} \text{ ва } \gamma = \frac{1}{1-\alpha} \quad (3.14)$$

ва ҳамма вақт бирдан катта қийматга эга бўлади. Бу УЭ ва УК схемаларнинг токни кучайтириш хусусиятига эга эканини кўрсатади. Умумий эмиттерли схеманинг кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти

$$K_U = \frac{\Delta U_{\kappa}}{\Delta U_{\phi}} = \beta \frac{R_n}{R_{\text{кпр}}}, \quad (3.15)$$

умумий коллекторли схема учун эса,

$$K_U = \frac{\Delta U_{\psi}}{\Delta U_{\phi}} = \gamma \frac{R_n}{R_{\text{кпр}}} \quad (3.15 \text{ а})$$

бўлади.

УЭ схеманинг кириш қаршилиги чиқиш қаршилигидан кичик ($R_{\text{кпр}} < R_{\text{чик}}$), аммо УБ схеманинг кириш, қаршилигидан каттароқ бўлади. Шунинг учун УЭ схема кучланишни кучайтириш хусусиятига эга. УК схемада эса, кириш қаршилиги чиқиш қаршилигидан катта. R_n қаршиллик чиқиш қаршилиги тартибида бўлгани учун у кучланиш бўйича кучайтириш хусусиятига эга эмас.

Шундай қилиб, УЭ схема ҳам ток, ҳам кучланиш бў-

йича кучайтириш хусусиятига эга. Шунинг учун бу схемада қувват бўйича энг катта кучайтиришга эришилади.

3.6. Биполяр транзисторларнинг статик характеристикалари

Транзисторлар учун тўрт хил — кириш, чиқиш, тўғри ва тескари ўтиш (боғланиш) характеристикалар системаси мавжуд.

Кириш характеристикалар системаси транзисторнинг кириш токининг кириш кучланишига боғланишини, чиқиш характеристикалари системаси чиқиш токининг чиқиш кучланишига боғланишини ифодалайди. Тўғри ўтиш характеристикалар системаси чиқиш токининг кириш кучланиши билан боғланишига асосланиб, транзисторнинг кучайтириш хусусиятларини ифодалайди. Тескари ўтиш характеристикалар системаси эса, кириш кучланишига чиқиш кучланишининг таъсирини, яъни транзистордаги ички тескари боғланишни ифодалайди ва транзистор ишининг ностабиллигини характерлайди.

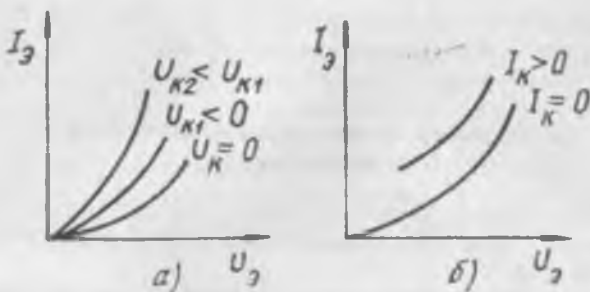
Транзисторли схемаларни ўрганишда кириш ва чиқиш характеристикалар системаси катта аҳамиятга эга. Шунинг учун бу характеристикаларни транзисторнинг УБ ва УЭ улаиш схемалари учун аниқлаймиз.

Транзисторнинг УБ схема учун кириш характеристикаси деганда коллектор кучланиши ёки токи ўзгармас бўлгандаги эмиттер токининг эмиттер кучланишига боғлиқлиги тушунилади:

$$I_e = f_1(U_e)/U_k^1 \quad k=\text{const} \quad (3.16)$$

Бунда U_k ва U_e кучланишларнинг қиймати умумий сим — базага нисбатан аниқланади. Шунинг учун «б» индекс тушуриб қолдирилган, яъни $U_{эб}$, $U_{кб}$ ўрнига оддий U_e ва U_k деб ёзилган.

(3.16) нфоданинг графиги 3.14 а-расмда кўрсатилган. $U_k=0$ бўлгандаги график ярим ўтказгичли диоднинг тўғри улаиш характеристикасининг ўзидир (3.8-расм). Коллектордаги манфий кучланишнинг ортиши билан характеристика эмиттер токининг катта қийматлари соҳасига силжийди. Сабаби коллектор кучланиши ортиши билан коллектор ўтиши кенгайиб, база қатлами тораяди. Бу базадаги диффузион токнинг, яъни эмиттер ва



3.14-расм. Транзисторнинг УБ схема учун кириш характеристикаси:

а — коллектор кучланиши ўзгармас бўлганда, б — коллектор токи ўзгармас бўлганда.

коллектор тоқларининг ортишига олиб келади; базадаги рекомбинация токи ва база қаршилигидаги потенциал тушуви камаяди; ташқи манба кучланишини ўзгармас десак, эмиттер ўтишидаги кучланиш ортиб эмиттер тоқининг кўпайишига сабаб бўлади.

Транзисторнинг коллектор занжири узун ($I_K = 0$) бўлган ҳолда олинган кириш характеристикалари 3.14 б-расмда кўрсатилган. У ҳам ярим ўтказгичли диоднинг тўғри уланиш учун вольт-ампер характеристикасидан иборат бўлади. Коллектор кучланиши ортиши билан у эмиттер тоқининг катта қийматлари томон сурилади.

Транзисторнинг УБ схема учун чиқиш характеристикаси деганда эмиттер кучланиши ёки токи ўзгармас бўлгандаги коллектор тоқининг коллектор кучланишига боғлиқлиги тушунилади:

$$I_K = f_2(U_K) / U_2, I_3 = \text{const} \quad (3.17)$$

3.15-расмда $I_3 = \text{const}$ ҳол учун аниқланган чиқиш характеристикалар системаси кўрсатилган. У коллектор тоқининг коллектор кучланишига жуда суғ боғланганлигини кўрсатади. Бу коллектор ўтишининг дифференциал қаршилиги етарлича катта эканини ифодалайди.

Характеристикаларнинг бошланиш нуқтаси коллектор кучланишининг мусбат қийматларига тўғри келади. Шунинг учун $I_3 > 0$ бўлгандаги $I_K = 0$ нуқтани аниқлаш учун эмиттер кучланиши таъсирини йўқотадиган миқдорда мусбат коллектор кучланиши зарур бўлади. Эмит-

тер занжири узук бўлса ($I_b = 0$), коллектор токи сокинлик токи $I_{кт}$ қийматигача камаяди. Маълумки, сокинлик токининг катталиги база ва коллектор қатламларидаги асосий бўлмаган ток ташувчиларнинг миқдорига ва ташқи муҳит ҳароратига кучли боғлиқ. Шунинг учун

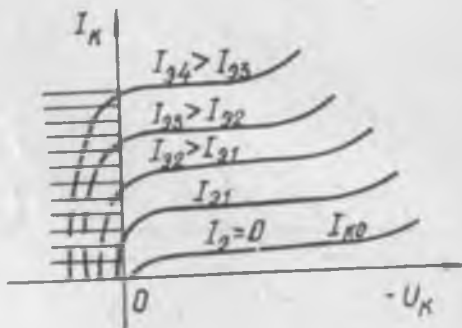
температура ортиши билан $I_{кт}$ тез ўса бошлайди ва статик характеристикалар юқорига кўтарилади. Бу транзистор ишининг мўтадиллиги камайишига сабаб бўлади.

Коллектор кучланишининг манфий қиймати жуда ортиб кетса, коллектор ўтишида бузилиш вужудга келади ва ток тез ўсабошлайди. Кўпинча транзисторда бир вақтда ҳам иссиқлик ҳам электр бузилиши вужудга келади.

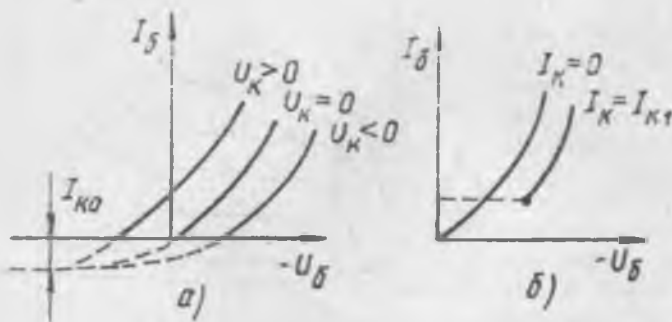
Транзисторнинг умумий эмиттерли схема учун кириш характеристикаси деганда коллектор кучланиши ёки токи ўзгармас бўлгандаги база токининг база кучланишига боғлиқлиги тушунилади:

$$I_b = I_b(U_c)/U_c, I_c = \text{const} \quad (3.18)$$

Бу боғланиш графиги 3.16-расмда кўрсатилган. У эмиттер — база ўтишининг тўғри уланиш ҳоллари учун вольт-ампер характеристикасидир. Шунинг учун улар транзисторнинг УБ схема учун олинган кириш характеристикалари билан мос келади. Лекин улардан фарқли $U_c = \text{const}$ бўлган ҳол учун олинган характеристикалар коллектордаги манфий кучланиш ортиши билан чапга эмас, балки ўнгга сурила бошлайди. Чунки бунда коллектор кучланиши камайиши билан база токи ҳам камаяди. Иккинчи томондан, $|U_c| = |U_b|$ бўлганда база занжири бўйлаб коллектор ўтишининг очиқ ҳолатига мос ток ўтади. Шунинг учун база токи ортади, яъни $U_c = 0$ қийматга тўғри келадиган характеристика кол-



3.15-расм. Транзисторнинг УБ схема учун $I_b = \text{const}$ ҳолдаги чиқиш характеристикаси.



3.16-расм. Транзисторнинг УЭ схема учун кириш характеристикаси: а — $U_K = \text{const}$ ҳолда, б — $I_K = \text{const}$ ҳолда.

лектор кучланишининг катта қийматларида олинган характеристикага нисбатан ўнгга эмас, балки чапга ётади. 3.16а-расмдан яна шу нарса кўринадики, $U_{CE}=0$ бўлганда коллекторда ўзгармас манфий кучланиш бўлгани учун база занжиридан катталиги деярли I_{KT} сокинлик токига тенг бўлган манфий ток ўтади.

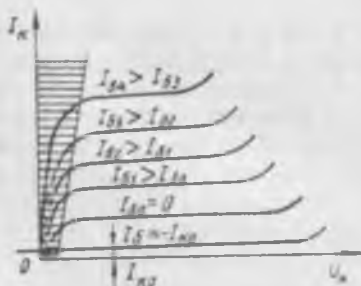
Коллектор токи ўзгармас бўлган ҳолда олинган характеристикалар (3.16 б-расм) $U_K = \text{const}$ ҳолдаги характеристикалардан фарқ қилмайди. Коллектор токи ортиши билан улар кичик база токлари соҳасига (ўнгга) сурилади, чунки бунда коллектор кучланиши ортиши керак. Уларнинг бошланиш нуқтаси $I_{B1} = I_{K1} + I_{B1}$ шарт бажариладиган нуқтага мос келади.

Транзисторнинг УЭ схема учун чиқиш характеристикаси деганда база кучланиши ёки токи ўзгармас бўлгандаги коллектор токининг коллектор кучланишига боғлиқлиги тушунилади:

$$I_K = f_4(U_K)/U_{CE}, I_{CE} = \text{const} \quad (3.19)$$

Амалий жиҳатдан $I_{CE} = \text{const}$ бўлган ҳолда аниқланган характеристикалар системаси катта аҳамиятга эга. Улар 3.17-расмда кўрсатилган. Ундан шу нарса кўринадики, коллектор кучланишининг бошланғич кичик қийматларида коллектор токи кескин ўсишга эга, унинг катта қийматларида эса, бу ўсиш жуда сусайиб қолади (Тўғри чизиqli қисм). Бу қуйидагича тушунтирилади: $U_K = 0$ қийматларда бўлганда эмиттерда тўғри уланиш кучланиши бўлгани учун коллектор ўтишининг қарши-

лиги жуда кичик бўлади. Шунинг учун бу соҳада кавакларнинг концентрацияси жуда катта бўлиб, уларнинг рекомбинацияланиши етарлича катта миқдорли токни ҳосил қилади (штрихланган соҳа). Манфий коллектор кучланиши ортиши билан коллектор ўтиши кенгайди ва база қатлами тораяди. Натижада база токи камайиши керак. Лекин унинг қиймати



3.17- расм. Транзисторнинг УЭ схема учун $I_B = \text{const}$ бўлгандаги чиқиш хара-
ктеристикалари системаси.

эмиттер кучланиши ёрдамида ўзгармас қилиб олингани учун эмиттер ва коллектор токлари ортади. Бунда коллектор токининг ўсиши жуда суст бўлади, аммо у УБ схемадагидан тезроқ ўсади.

База токи нолга тенг бўлганда коллектордан ўтадиган ток I_{KT} сокинлик токидан етарлича катта бўлади. Коллектор кучланиши ортиши билан эмиттер ўтишининг потенциал тўсиги қисман кичрайгани учун бу ток ҳам ортиб боради. База токи ортиши билан коллектор токи ҳам ўса бошлайди ва характеристика катта коллектор токи соҳасига сурилади ҳамда унинг оғмалиги ортади. Бу база токи ёрдамида коллектор токини бошқариш мумкинлигини кўрсатади.

Транзистор ишлатилганда характеристиканинг бирор қисми ишчи соҳа қилиб олинади. Шу мақсадда характеристика турли соҳаларга ажратиладн. Масалан, чиқиш характеристикасининг бошланғич қисми (3.15 ва 3.17- расмлар) *тўйиниш соҳаси* деб аталади. УБ схемада у коллектор кучланишининг кичик мусбат қийматларига, УЭ схемада эса, коллектор кучланишининг бошланғич манфий қийматларига тўғри келади. (Бу кучланиш германийли транзисторларда 0,2 вольтгача, кремнийли транзисторларда —1 вольтгача боради.) Бу соҳанинг асосий хусусияти шундаки, унда эмиттер ва коллектор ўтишининг кучланишлари тўғри уланиш ҳолида бўлади ҳамда коллектор ўтишининг ўзгармас ва ўзгарувчан токка бўлган қаршилиги жуда кичик (бир неча 10 Омгача) бўлади.

Транзисторлар характеристиканинг тўйиниш соҳаси-

да электрон калит сифатида ишлатилади ва калитнинг уланган ҳолига тўғри келади.

Характеристиканинг коллектор кучланиши ўқига деярли параллель бўлган тўғри чизиқли қисми *актив соҳа* деб аталади. Бу соҳада эмиттер ўтиши кучланиши тўғри уланишда бўлса, коллектор ўтишидаги кучланиш тескари уланишда бўлади. Шунинг учун коллектор ўтишининг дифференциал қаршилиги етарлича катта (бир неча ўн кило Омдан бир неча мега Омгача) бўлади. Актив соҳа транзисторнинг кучайтириш соҳаси ҳисобланади.

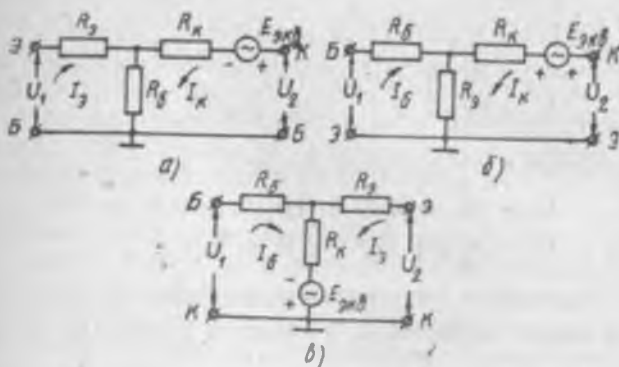
Характеристиканинг $I_b = 0$ (3.15-расм) ва $I_c = 0$ (3.17-расм) қийматлардан қуйи соҳаси *кесиш соҳаси* деб аталади.

Коллектор кучланишининг етарлича катта қийматларига тўғри келган соҳа *бузилиш соҳаси* бўлади. Бу соҳада (актив соҳадан кейин) характеристика яна тез ўса бошлайди. Транзистор УЭ схема бўйича уланганда коллектор кучланиши ўзининг бузилиш ҳосил қиладиган қийматига етмасдан коллектор токи тез ортиб кетиши мумкин. Бунда характеристикада манфий қаршиликли соҳа вужудга келади. Характеристиканинг бу соҳаси *кўчки соҳа* деб аталади. Транзисторнинг бу соҳага тўғри келувчи иш режими *кўчки режими* дейилади. Ана шу соҳаси асосий қилиб олинган махсус транзисторлар *кўчки соҳали ёки кўчки транзисторлар* деб аталади.

Транзисторларнинг характеристикалари температурага жуда боғлиқ бўлади. Температура ортиши билан характеристикалар кучли деформацияланади, яъни чапга сурилиш билан бирга токнинг катта қийматлари томон кўтарилиб боради.

3.7. Биполяр транзисторларнинг эквивалент схема ва параметрлари

Радиоэлектрон қурилмаларнинг иши уларнинг эквивалент схемалари ёрдамида текширилади. Лекин қурилманинг эквивалент схемасини тузиш учун унда қатнашувчи транзисторнинг эквивалент схемасини билиш керак. Транзистор эквивалент схемасининг қандай бўлиши унинг иш режимига боғлиқ бўлиб, унинг характеристикасининг ишчи соҳаси билан белгиланади. Шунга қўра транзисторнинг эквивалент схемалари хилма-хилдир.



3.18-расм. Транзисторнинг Т — симон эквивалент схемалари: а — УБ схема, б — УЭ схема, в — УК схема.

Амалий жиҳатдан транзисторнинг кучайтириш режими катта аҳамиятга эга. Бу режим учун паст частоталар соҳасида Т — симон эквивалент схема кенг тарқалган. 3.18-расмда транзисторнинг уч хил уланиши учун Т — симон эквивалент схемалар кўрсатилган. Ундаги R_3 эмиттер — база ўтишида ҳосил бўладиган диоднинг тўғри ўтиш қаршилиги, R_k — коллектор — база ўтишида ҳосил бўладиган диоднинг тескари ўтиш қаршилиги, R_6 эса, база қатлами кристаллининг қаршилгидир. Бу қаршиликлар дифференциал, яъни транзисторнинг ўзгарувчан токка бўлган қаршилгидир.

$E_{жв}$ — эквивалент генераторнинг электр юритувчи кучи бўлиб, у эмиттер токининг коллектор занжирига бўлган таъсирини ифодалайди. Шунинг учун бу генератор ҳосил қиладиган ток эмиттер токи йўналишида бўлади ($E_{жв}$ нинг қутбланиши шунга мос танланади). Коллектор токи эмиттер токи билан αI , кўринишда боғланганини ва коллекторнинг қаршилиги R_k эканини ҳисобга олсак, эквивалент генераторнинг ЭЮК қуйидагича ифодаланади:

$$E_{жв} = \alpha I, R_k = I, R_m$$

Бунда $R_m = \alpha R_k$ — эквивалент генераторнинг ички қаршилги бўлади. Лекин у ташқи занжирга уланган бўлгани учун генераторнинг ички қаршилиги нолга тенг деб ҳисобланади.

3.18-расмда тасвирланган эквивалент схемалар учун Кирхгоф тенгламаларини ёзайлик.

УБ СХЕМА УЧУН (3.18 а-расм):

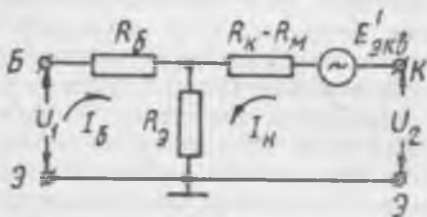
$$\left. \begin{aligned} U_1 &= (R_3 + R_6)I_3 + R_6 I_K \\ U_2 &= (R_6 + R_M)I_3 + (R_6 + R_M)I_K \end{aligned} \right\} \quad (3.20)$$

УЭ СХЕМА УЧУН (3.18 б-расм):

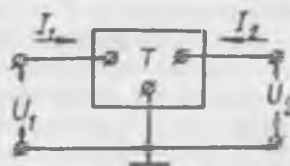
$$\left. \begin{aligned} U_1 &= (R_6 + R_3)I_6 + R_3 I_K \\ U_2 &= R_3 I_6 + (R_3 + R_M)I_K - R_M I_3 \end{aligned} \right\} \quad (3.21)$$

(3.21) системанинг иккинчи тенгламасидаги I_3 токи (3.9) тенглик орқали ифодаласак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$\left. \begin{aligned} U_1 &= (R_6 + R_3)I_6 + R_3 I_K \\ U_2 &= (R_3 - R_M)I_6 + (R_K - R_M + R_3)I_K \end{aligned} \right\} \quad (3.21a)$$



3.19-расм. Транзисторнинг УЭ уланиш учун эквивалент схемаси.



3.20-расм. Тўрт қутbli системa.

Натижада транзисторнинг УЭ схемаси 3.19-расмда тасвирланган эквивалент схема кўринишига ўтади. Ундаги $R_K - R_M$ қаршилик коллектор занжиридаги R_M қаршиликни алмаштирса, эквивалент генератор ($E_{экв}$) $E_{экв}^I = R_M \cdot I_6$ билан алмаштирилади.

УК СХЕМА УЧУН (3.18 в-расм):

$$\left. \begin{aligned} U_1 &= (R_6 + R_K)I_6 + (R_K - R_M)I_3 \\ U_2 &= R_K I_6 + (R_K - R_M + R)I_3 \end{aligned} \right\} \quad (3.22)$$

Уччала уланиш схемасида триод иккита кириш ва иккита чиқиш клеммасига эга. Уларни умумлаштириб тўрт қутbli система (3.20-расм) деб қараш мумкин. Унда манбалар ҳам қатнашгани учун у актив тўрт қутbli система бўлади.

Тўрт қутбли система назарияси чизиқли занжирлар учун ўринлидир. Аммо ярим ўтказгичли триод чизиқли бўлмаган элемент бўлиб, таъсир қилувчи сигнал амплитудаси ортиши билан унинг чизиқли эмаслик хусусияти ортиб боради. Шунинг учун кўраётган ҳолимизда транзисторни чизиқли элемент деб қараш учун таъсир этувчи сигнал амплитудасини етарлича кичик деб ҳисоблаймиз, яъни транзисторнинг ишчи соҳаси қилиб вольтампер характеристикасининг фақат тўғри чизиқли қисми олинган деб фараз қиламиз.

Тўрт қутбли системаларни ўрганишда асос қилиб унинг кириш ва чиқиш катталиклари орасидаги боғланишни ифодаловчи тенгламалар системаси олинади. Улар турлича бўлиши мумкин. Масалаи, эркин ўзгарувчанлар қилиб ток кучлари олинган ҳолда, у қуйидаги боғланиш орқали ифодаланади:

$$\left. \begin{aligned} U_1 &= f_1(I_1, I_2) \\ U_2 &= f_2(I_1, I_2) \end{aligned} \right\} \quad (3.23)$$

Бундан кириш ва чиқиш кучланишларининг тўлиқ дифференциалини аниқлайлик:

$$\left. \begin{aligned} dU_1 &= \frac{\partial U_1}{\partial I_1} dI_1 + \frac{\partial U_1}{\partial I_2} dI_2 \\ dU_2 &= \frac{\partial U_2}{\partial I_1} dI_1 + \frac{\partial U_2}{\partial I_2} dI_2 \end{aligned} \right\} \quad (3.24)$$

Бунга белгилаш киритамиз:

$$\left. \begin{aligned} \dot{Z}_{11} &= \frac{\partial U_1}{\partial I_1} = \frac{dU_1}{dI_1} / I_2 = \text{const} & \dot{Z}_{21} &= \frac{\partial U_2}{\partial I_1} = \frac{dU_2}{dI_1} \Big|_{I_2 = \text{const}} \\ \dot{Z}_{12} &= \frac{\partial U_1}{\partial I_2} = \frac{dU_1}{dI_2} / I_1 = \text{const} & \dot{Z}_{22} &= \frac{\partial U_2}{\partial I_2} = \frac{dU_2}{dI_2} \Big|_{I_1 = \text{const}} \end{aligned} \right\} \quad (3.25)$$

Унда (3.24) ифода қуйидаги кўринишга келади:

$$\left. \begin{aligned} dU_1 &= \dot{Z}_{11} dI_1 + \dot{Z}_{12} dI_2 \\ dU_2 &= \dot{Z}_{21} dI_1 + \dot{Z}_{22} dI_2 \end{aligned} \right\} \quad (3.26)$$

$\dot{Z}_{11}$, $\dot{Z}_{12}$, $\dot{Z}_{21}$, ва $\dot{Z}_{22}$ транзисторнинг $\dot{Z}$ — параметрлари деб аталади ва қаршилик ўлчамига эга бўлади. Умуман олганда, улар комплекс катталиклардир, яъни $\dot{Z} = R + jX$. Ле-

кин тўрт қутбליга таъсир этадиган тебранишнинг частотаси кичик бўлса, X реактив қисмнинг таъсирини ҳисобга олмаслик мумкин. Бунда транзисторнинг R — параметрлари ҳосил бўлади.

R — параметрлар тўрт қутблининг кириш ёки чиқиш занжири узук бўлган ҳол учун аниқланадн. У ҳолда кучланиш ёки токнинг тўлиқ дифференциалларини уларнинг амплитуда қийматлари орқали алмаштириш мумкин:

$$R_{11} = \frac{\dot{U}_{m1}}{\dot{I}_{m1}} \Big|_{\dot{I}_{m2} = 0}$$

тўрт қутблининг чиқиш занжири узук бўлгандаги кириш қаршилиги дейилади;

$$R_{12} = \frac{\dot{U}_{m1}}{\dot{I}_{m2}} \Big|_{\dot{I}_{m1} = 0}.$$

тўрт қутблининг кириш занжири узук бўлгандаги тескари ўтиш ёки тескари боғланиш қаршилиги дейилади. У чиқиш энергиясининг қайта киришга узатилиш жараёнини ифодалайди;

$$R_{21} = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{I}_{m1}} \Big|_{\dot{I}_{m2} = 0}$$

тўрт қутблининг чиқиш занжири узук бўлгандаги тўғри ўтиш қаршилиги дейилади. У транзисторнинг кучайтириш хусусиятини ифодалайди;

$$R_{22} = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{I}_{m2}} \Big|_{\dot{I}_{m1} = 0}$$

тўрт қутблининг кириш занжири узук бўлгандаги чиқиш қаршилиги деб аталади.

Шунга кўра тўрт қутблининг кичик частоталар соҳасидаги тенгламаси қуйидагича бўлади:

$$\left. \begin{aligned} \dot{U}_{m1} &= R_{11} \dot{I}_{m1} + R_{12} \dot{I}_{m2} \\ \dot{U}_{m2} &= R_{21} \dot{I}_{m1} + R_{22} \dot{I}_{m2} \end{aligned} \right\} \quad (3.27)$$

Агар (3.27) системани (3.20) ÷ (3.22) тенгламалар билан солиштирсак, транзисторнинг уч хил уланиши учун R — параметрларининг ифодаси ҳосил бўлади. У 3.1-жадвалда кўрсатилган.

3.1-жадвал

Парам	УБ схема	УЭ схема	УК схема
R_{11}	$R_3 + R_6$	$R_6 + R_3$	$R_6 + R_K$
R_{12}	R_6	R_3	$R_K - R_M$
R_{21}	$R_M + R_6$	$R_3 - R_M$	R_K
R_{22}	$R_K + R_6$	$R_3 + R_K - R_1$	$R_3 + R_K - R_M$

Бунда тўрт қутбли система актив бўлгани учун $R_{12} \neq R_{21}$. Шунин айтиш керакки, эркин ўзгарувчанлар сифатида кучланиш катталиги олинса, тўрт қутблининг тенгламаси қуйидаги кўринишда бўлади

$$\begin{cases} \dot{I}_{m1} = Y_{11} \dot{U}_{m1} + Y_{12} \dot{U}_{m2} \\ \dot{I}_{m2} = Y_{21} \dot{U}_{m1} + Y_{22} \dot{U}_{m2} \end{cases} \quad (3.28)$$

Унда Y_{11} , Y_{12} , Y_{21} ва Y_{22} транзисторнинг — *У параметрлари* деб аталади ва ўтказувчанлик ўлчамига эга бўлади. Уларни аниқлашда тўрт қутблининг кириш ёки чиқиш занжири қисқа туташув ҳолига келтирилади.

Бу параметрлардан ташқари транзисторнинг *H* — параметрлари ҳам мавжуд. Улар аралаш параметрлар бўлиб, эркин ўзгарувчи сифатида тўрт қутблининг кириш токи ва чиқиш кучланиши олинади. Шунинг учун системанинг тенгламаси қуйидагича ифодаланади:

$$\begin{cases} \dot{U}_{m1} = H_{11} \dot{I}_{m1} + H_{12} \dot{U}_{m2} \\ \dot{I}_{m2} = H_{21} \dot{I}_{m1} + H_{22} \dot{U}_{m2} \end{cases} \quad (3.29)$$

Қўриб ўтилган барча параметрлар бир хил транзистор-
ни ифодалагани учун улар орасида ўтиш формулалари
мавжуд. У.3.2- жадвалда кўрсатилган.

3.2- ж а д в а л

Парам	Формуласи	Ўтиш формуласи			
R_{11}	$\dot{U}_{m1}/\dot{I}_{m1} _{\dot{I}_{m2}=0}$	Y_{22}/Y	H/H_{22}	$Y_{22} \cdot R$	$H \cdot R_{22}$
R_{12}	$\dot{U}_{m1}/\dot{I}_{m2} _{\dot{I}_{m1}=0}$	Y_{12}/Y	H_{12}/H_{22}	$Y_{12} \cdot R$	$H_{12} \cdot R$
R_{21}	$\dot{U}_{m2}/\dot{I}_{m1} _{\dot{I}_{m2}=0}$	Y_{21}/Y	H_{21}/H_{22}	$Y_{21} \cdot R$	$H_{21} \cdot R_{22}$
R_{22}	$\dot{U}_{m2}/\dot{I}_{m2} _{\dot{I}_{m1}=0}$	Y_{11}/Y	$1/H_{22}$	$Y_{11} \cdot R$	$R_{11} \cdot H$
Y_{11}	$\dot{I}_{m1}/\dot{U}_{m1} _{\dot{U}_{m2}=0}$	$1/H_{11}$	R_{22}/R	Y_{22}/H	$R_{22} \cdot Y$
Y_{12}	$\dot{I}_{m1}/\dot{U}_{m2} _{\dot{U}_{m1}=0}$	H_{12}/H_{11}	R_{12}/R	H_{12}/Y_{11}	$R_{12} \cdot Y$
Y_{21}	$\dot{I}_{m2}/\dot{U}_{m1} _{\dot{U}_{m2}=0}$	H_{21}/H_{11}	R_{21}/R	H_{21}/Y_{11}	$R_{21} \cdot Y$
Y_{22}	$\dot{I}_{m2}/\dot{U}_{m2} _{\dot{U}_{m1}=0}$	H/H_{11}	R_{11}/R	$H \cdot Y_{11}$	$R_{11} \cdot Y$
H_{11}	$\dot{U}_{m1}/\dot{I}_{m1} _{\dot{U}_{m2}=0}$	R/R_{22}	$1/Y_{11}$	$R \cdot H_{22}$	H/Y_{22}
H_{12}	$\dot{U}_{m1}/\dot{I}_{m2} _{\dot{U}_{m1}=0}$	R_{12}/R_{22}	Y_{12}/Y_{11}	$R_{12} \cdot H_{22}$	$Y_{12} \cdot H_{11}$
H_{21}	$\dot{U}_{m2}/\dot{I}_{m1} _{\dot{U}_{m1}=0}$	R_{21}/R_{22}	Y_{21}/Y_{11}	$R_{21} \cdot H_{22}$	$Y_{21} \cdot H_{11}$
H_{22}	$\dot{U}_{m2}/\dot{I}_{m2} _{\dot{I}_{m1}=0}$	$1/R_{22}$	Y/Y_{11}	$H \cdot R_{11}$	$Y \cdot H_{11}$

Жадвалдаги R , Y ва H катталиклар қўидаги бог-
ланишга эга:

$$R = R_{11} \cdot R_{22} - R_{12} \cdot R_{21}$$

$$Y = Y_{11} \cdot Y_{22} - Y_{12} \cdot Y_{21}$$

$$H = H_{11} \cdot H_{22} - H_{12} \cdot H_{21}$$

ёки

$$\begin{aligned} R &= \frac{R_{22}}{Y_{11}} = \frac{R_{11}}{Y_{22}} = \frac{H_{11}}{H_{22}} = \\ &= \frac{R_{12}}{Y_{12}} = \frac{R_{21}}{Y_{21}} = R_{22} \cdot H_{11} \\ H &= \frac{R_{11}}{R_{22}} = \frac{Y_{12}}{Y_{11}} = R_{11} \cdot \\ &\cdot H_{22} = Y_{22} \cdot H_{11} \\ RY &= 1 \end{aligned}$$

Частота ортиши - билан транзисторнинг ишлашига эмиттер ва коллектор ўтишларининг сифими ва ток ташувчиларнинг учиб ўтиш вақти таъсир кўрсата бошлайди. Шунинг учун барча параметрлар комплекс катталикларга айланади ва эквивалент схемани текшириш мураккаблашади. Частота старлича катта бўлмаганда коллектор ўтишининг сифимини ҳисобга олиш билан чекланиш мумкин. У транзисторнинг *чегаравий частотасини* белгилайди. Чегаравий частота деганда ток бўйича узатиш коэффициенти ўзининг 1000 Гц частотадаги қийматидан 1/2 марта кичрайдиган частота қиймати тушунилади.

3.8. Биполяр транзисторнинг кучайтириш режимидаги параметрлари

Транзистор кучайтириш режимида ишлатилганда, унинг киришига e_c ЭЮКли манба, чиқишига R_n нагрузка уланади (3.21-расм). Бунда тўрт қутбли системанинг кириш ва чиқиш кучланиши, мос равишда,

$$\left. \begin{aligned} \dot{U}_{m1} &= \dot{e}_c - \dot{I}_{m1} \cdot R_r \\ \dot{U}_{m2} &= -\dot{I}_{m2} \cdot R_n \end{aligned} \right\} \quad (3.30)$$

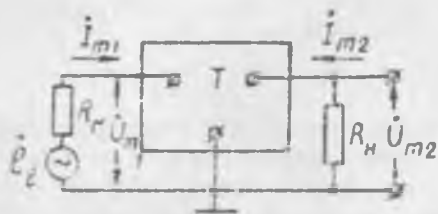
бўлади. Уни тўртқутблининг (3.27) тенгламасига қўйсак, қуйидаги кўрinishга келади:

$$\left. \begin{aligned} (R_{11} + R_r) \cdot \dot{I}_{m1} + R_{12} \dot{I}_{m2} &= \dot{e}_c \\ R_{21} \dot{I}_{m1} + (R_{22} + R_n) \dot{I}_{m2} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (3.31)$$

(3.31) нфодадан системанинг кириш ва чиқиш занжи-

фидаги токнинг амплитуда қийматини аниқлаш мумкин:

$$\begin{aligned} \dot{I}_{m1} &= \dot{e}_c \frac{R_{22} + R_H}{(R_{11} + R_r)(R_{22} + R_H) - R_{12} \cdot R_{21}} \\ \dot{I}_{m2} &= \dot{e}_c \frac{R_{21}}{R_{21} \cdot R_{12} - (R_{11} + R_r)(R_{22} + R_H)} \end{aligned} \quad (3.32)$$



3.21-расм. Кучайтириш режимининг умумлашган схемаси.

Улар транзисторнинг уч хил уланиши асосида ҳосил бўладиган ярим ўтказгичли кучайтиргичнинг асосий катталикларини аниқлаш ва баҳолаш имкониятини беради.

Масалан, $\dot{I}_{m1}$ нинг ифодасини қуйидагича

ёзсак,

$$\frac{\dot{e}_c}{\dot{I}_{m1}} = R_r + R_{\text{кир}} = R_r + R_{11} - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{22} + R_H}$$

кучайтиргичнинг кириш қаршилиги ифодаси ҳосил бўлади:

$$R_{\text{кир}} = R_{11} - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{22} + R_H} \quad (3.33)$$

Демак, кучайтиргичнинг кириш қаршилиги транзистор параметрларидан ташқари унга уланадиган нагрузка қаршилигига ҳам боғлиқ бўлар экан. Нагрузка қаршилиги ортиши билан кучайтиргичнинг кириш қаршилиги кичраяди.

Кучайтиргичнинг чиқиш қаршилигини аниқлаш учун чиқиш занжири узук бўлган ҳолдаги чиқиш кучланишини билиш керак. Шунинг учун $\dot{I}_{m2} = 0$ бўлса, (3.31) ифода қуйидаги кўринишга келади:

$$\begin{cases} \dot{e}_c = (R_{11} + R_r) \dot{I}_{m1} \\ \dot{E}_2 = R_{21} \dot{I}_{m1} \end{cases} \quad (3.34)$$

Ундан чиқиш занжири узук бўлгандаги кучланиш $\dot{E}_2$ ни аниқлаш мумкин:

$$\dot{E}_2 = \frac{R_{21}}{R_{11} + R_r} \cdot \dot{e}_c \quad (3.34a)$$

Бу ифодани ҳисобга олган ҳолда (3.32) системадаги I_{m2} ток ифодасини қуйидагича ёзиш мумкин:

$$-\frac{E_2}{I_{m2}} = R_n + R_{чик} = R_n + R_{22} - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{11} + R_r}$$

Бундан кучайтиргичнинг чиқиш қаршнлиги ифодасини аниқлаймиз:

$$R_{чик} = R_{22} - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{11} + R_r} \quad (3.35)$$

Демак, ярим ўтказгичли кучайтиргичнинг чиқиш қаршилиги транзистор параметрларидан ташқари яна кучайтиргичнинг киришига уланадиган сигнал генераторининг R_r ички қаршилигига ҳам боғлиқ бўлар экан.

Ярим ўтказгичли кучайтиргичларда R_r ва R_n катталикларни транзистор параметрлари билан созлашга катта аҳамият бериш керак. Максимал энергия узатиш шартига биноан $R_r = R_{кир}$ ва $R_n = R_{чик}$ бўлиши лозим. Қўрилаётган ҳолда R_n ва R_r нинг қулай (оптимал) қийматлари ифодаси қуйидагича бўлади:

$$R_{r(opt)} = R_{11} \sqrt{1 - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{11} \cdot R_{22}}} \quad (3.36)$$

$$R_{n(opt)} = R_{22} \sqrt{1 - \frac{R_{12} \cdot R_{21}}{R_{11} \cdot R_{22}}}$$

Кучайтиргичларнинг уччала уланиш тури учун кучланиш бўйича кучайтириш коэффиценти

$$K_u = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_1} = \frac{R_{21} \cdot R_n}{(R_{11} + R_r)(R_{22} + R_n) - R_{12} \cdot R_{21}}, \quad (3.37a)$$

ток бўйича кучайтириш коэффиценти

$$K_i = -\frac{\dot{I}_{m2}}{\dot{I}_{m1}} = \frac{R_{21}}{R_{22} + R_n} = \frac{\alpha}{1 + \frac{R_n}{R_{22}}} \quad (3.37b)$$

қувват бўйича кучайтириш коэффиценти эса,

$$K_p = \frac{R_{21}^2 R_n}{[(R_{11} + R_r)(R_{22} + R_n) - R_{12} \cdot R_{21}]^2 (R_{22} + R_n)} \quad (3.37b)$$

кўринишда ифодаланади.

Транзисторнинг ҳар бир уланиш схемаси учун бу коэффициентларнинг аниқ ифодасини 3.1-жадвалдан фойдаланиб аниқлаш мумкин.

Транзисторнинг кучайтириш режимидаги параметрлари қандай экани ҳақида тасаввур ҳосил қилиш учун қуйидаги мисолни кўрайлик:

$$\begin{aligned} R_s &= 200 \text{ ом}; & R_r &= 600 \text{ ом}; & \alpha &= 0,98; \\ R_k &= 1 \text{ Мом}; & R_n &= 100 \text{ ком}; & R_g &= 0,5 \text{ ком}, \end{aligned}$$

Ҳисоблаш натижалари 3.3 жадвалга жойлаштирилган.

3.3-жадвал

Парам	УБ сх.	УЭ сх.	УК сх.
K_u	350	—350	0,997
K'_u	104	—290	0,996
K_i	—0,98	49	—50
$R_{кир} (\Omega)$	250	$2,3 \cdot 10^3$	$8,3 \cdot 10^5$
$R_{чик} (\Omega)$	$623 \cdot 10^3$	$1,7 \cdot 10^5$	200
K_p	320	$2,8 \cdot 10^3$	8,3

Ундан қуйидагиларни кўриш мумкин:

1. УБ схемада қувват кучланиш ҳисобига кучайтирилса, УК схемада у ток ҳисобига кучайтирилади.

2. Энг кўп кучайтириш УЭ схемада ҳосил бўлади.

3. УЭ схемада кучланиш бўйича, УБ ва УК схемаларда эса, ток бўйича л га тенг фаза силжиши ҳосил бўлади.

4. УБ ва УЭ схемаларнинг кириш қаршилиги кичик, чиқиш қаршилиги эса, катта бўлади. Аксинча, УК схеманинг кириш қаршилиги катта, чиқиш қаршилиги кичикдир.

5. УЭ схеманинг кириш қаршилиги УБ схеманикидан катта бўлиб, чиқиш қаршилиги эса, кичикдир.

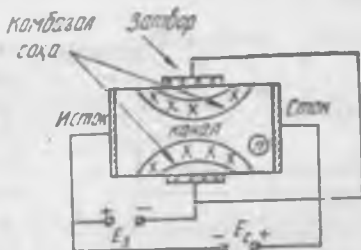
Шундай қилиб, кучланиш ва қувватни кучайтириш учун транзисторнинг УЭ уланиш схемаси мақсадга мувофиқдир.

3.9. Униполяр транзисторлар

Униполяр транзистор электр майдонига эга бўлган транзистор бўлиб, ток бир турдаги асосий ток ташувчи ҳисобига ҳосил қилинади.

«Электр майдонига эга бўлган» ёки «майдонли» сўзининг моҳияти шундан иборатки, униполяр транзисторнинг чиқиш токи бошқарувчи электроднинг кучланиши ҳосил қиладиган электр майдон орқали бошқарилишини билдиради.

Бошқарувчи $p-n$ ўтишли (ёки ёпиқ $p-n$ ўтишли) транзистор энг содда униполяр транзистор ҳисобланади. Унинг тузилиши 3.22-расмда кўрсатилган. Унда чапдаги электрод оқим бошланиши — *исток* деб, ўнгдаги электрод эса, оқим қуйилиши — *сток* деб аталади. Ўртадаги бошқарувчи электрод — *затвор* дейилади.

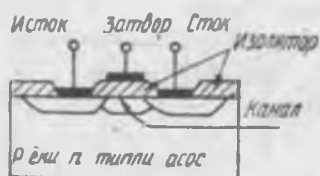


3.22-расм. Бошқарувчи $p-n$ ўтишли униполяр транзистор.

Исток билан сток оралиғидаги қатлам *канал* деб юритилади. Унинг ўтказувчанлиги n ёки p турда бўлиши мумкин. Агар асос ярим ўтказгич n — турли ўтказувчанликка эга бўлса, затвор қатлами p — турли ярим ўтказгич бўлади. Аксинча, у p — турли бўлса, затвор n — турли ўтказувчанликли ярим ўтказгич материалдан қилинади. 3.22-расмда кўрсатилган транзисторда асос қатлам n — турли ярим ўтказгичдан иборат. Шунинг учун стокка истокка нисбатан мусбат кучланиш берилса, асосий ток ташувчилар, яъни электронлар стокка томон, агар у манфий бўлса, истокка томон ҳаракат қилади. Затворга кучланиш ҳамма вақт тескари вланишда бўрилади, чунки $p-n$ ўтиш ёпилиши керак. Қўрилаётган ҳолда затворга истокка нисбатан манфий

кучланиш берилган. Шунинг учун $p-n$ ўтиш қатлами кенгайиб, канални торайтиради, яъни E_2 манба кучланишининг ўзгариши ҳисобига каналнинг кесими ўзгарилади. Бу ундан ўтадиган электрон оқимининг миқдори ўзгаришига, яъни сток токининг бошқарилишига олиб келади.

Униполяр транзисторларнинг яна бир тури затвори изоляцияланган (ҳимояланган) транзистор деб юритилади. Уларда металлдан ясалган затвор асос қатлам — каналдан диэлектрик модда билан ажратилган бўлади. Шунинг учун бундай транзисторлар яна МДП (металл — диэлектрик — полупроводник) турдаги униполяр транзисторлар деб ҳам аталади. Кўпинча диэлектрик сифатида оксид материаллар ишлатилади (масалан, кремний оксиди SiO_2). Бу ҳолда транзистор МОП (Металл-оксид — полупроводник) турдаги транзистор дейилади.



3.23-расм. Затвори изоляцияланган униполяр транзистор.

МДП — турдаги транзисторнинг тузилиши 3.23-расмда кўрсатилган. Унда ҳам сток токи затвор кучланиши орқали бошқарилади. Затвор билан асос яримўтказгич орасида электр майдон ҳосил қилинганда майдон кучланганлигининг йўналишига қараб, асосий ток ташувчилари ё

асос ярим ўтказгичнинг сиртига ёки ҳажмига тортилади.

Агар асосий ток ташувчилар асос ярим ўтказгичнинг сиртига тортилса, сирт қатлам — ўтказувчанлик каналининг ўтказувчанлиги ортади, ҳажм ичига тортилганда эса, у — камаяди. Биринчи усулда ишлайдиган транзисторлар бойитилган турда (режимда), иккинчи усулдагилар эса, камбағаллашган режимда ишлайдиган транзисторлар дейилади.

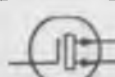
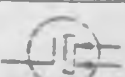
Умуман олганда МДП турдаги транзисторларнинг ишлаш принципи мураккаб бўлади. У асос ярим ўтказгич материалининг турига, ток ташувчилар концентрациясига, ясалиш технологиясига ва ҳ.к. ларга боғлиқ. Шунга кўра бу турдаги униполяр транзисторлар икки гуруҳга ажратилиб, канали индукцияланувчи ва канали ҳосил қилинган транзисторлар деб аталади.

Канали индукцияланувчи транзисторларда затвор кучланишининг бирор қийматигача сток токи ҳосил бўлмайди. Чунки унда затвор кучланиши бирор чегаравий қийматдан ортгандан кейингина заряд тақсимоти — ўтказувчи канал вужудга келади ва ток ҳосил бўлади.

Иккинчи гуруҳ транзисторларда эса, ўтказувчан канал олдиндан мавжуд бўлади ва затвор кучланишининг ноль қийматида ҳам сток токи ўтиб туради. Затворга кучланиш бериб, уни бошқариш мумкин. Бу гуруҳдаги транзисторлар биринчи гуруҳ транзисторлари каби ҳам бойитиш, ҳам камбағалланиш режимида ишлаши мумкин.

Униполяр транзисторларнинг схемада белгиланиши 3.4- жадвалда кўрсатилган.

3.4- жадвал

Транзисторнинг хили	p—турли	n—турли
Бошқарувчи p—n ўтишли		
МДП турли транзистор: канали индукцияланадиган		
Канали ҳосил қилинган		

3.10. Униполяр транзисторларнинг характеристика ва параметрлари

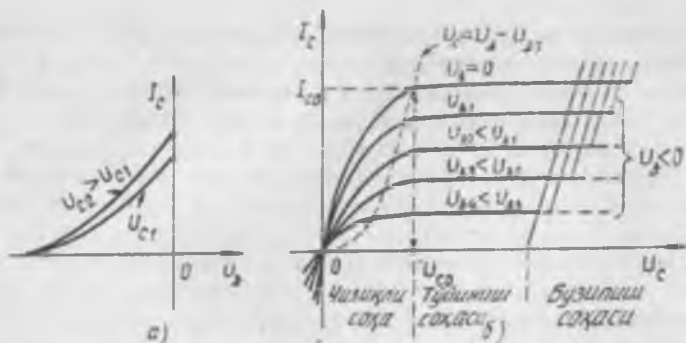
Униполяр транзисторнинг сток токи иккита кучланиш — затвор ва сток кучланишларининг функцияси-дир:

$$I_c = f(U_g, U_c) \quad (3.38)$$

Затвор кучланиши ўзгармас бўлганда, сток токининг сток кучланишига боғлиқлиги

$$I_c = f_1(U_g)/U_c = \text{const} \quad (3.39)$$

униполяр транзисторнинг чиқиш характеристикалар сис-темаси, сток кучланиши ўзгармас бўлганда сток токи-нинг затвор кучланишига боғлиқлиги



3.24-расм. Бошқарувчи $p-n$ ўтишли транзисторнинг кириш (а) ва чиқиш (б) характеристикалари.

$$I_c = f_2(U_3)/U_c = \cos \alpha \quad (3.40)$$

эса, ўтиш (кириш) характеристикалар системаси деб аталади.

3.24-расмда бошқарувчи $p-n$ ўтишли униполяр транзисторларнинг характеристикалар системаси кўрсатилган. Чиқиш характеристикаларини 3 та соҳага ажратиш мумкин: чизикли соҳа, тўйиниш соҳаси ва бузилиш соҳаси. Чизикли соҳа каналнинг бир оз қиснлган ҳолнга тўғри келса, тўйиниш соҳасида каналнинг кўндаланг кесими деярли нолга яқин бўлади.

Затвор кучланишининг устки ва пастки камбағаллашган соҳаларни ($p-n$ ўтишларни) бир-бирнга туташтирадиган U_{30} қиймати чегаравий (остонавий) кучланиш деб аталади.

Устки ва пастки камбағаллашган соҳаларнинг туташини затвор кучланишининг чегаравий қийматидан кичик қийматларида ҳам содир бўлиши мумкин. Бунинг учун исток билан сток орасидаги кучланиш мусбат бўлиб, сон жиҳатдан $U_c = U_3 - U_{30}$ қийматга тенг бўлиши керак. 3.24б-расмда бу кучланиш координат бошидан ўтувчи парабола орқали тасвирланган. У транзисторнинг чизикли ва тўйиниш соҳаларини бир-бирдан ажратиб туради. Бу парабола $U_3 = 0$ бўлгандаги характеристикани M нуқтада кесиб ўтади. Унинг координатлари $U_c = -U_{30}$ ва $I_c = I_{c0}$ сток токининг тўйиниш қийматиини ифодалайди.

Агар парабола тенгламаси $I_c = k \cdot U_s^2$ га (k — пропорционаллик коэффициенти) M нуқтанинг координаталарини қўйсак, қуйидаги муносабат ҳосил бўлади:

$$I_c = I_{co} \left(1 - \frac{U_s}{U_{so}} \right)^2 \quad (3.41)$$

У затвор кучланишининг ўзгармас қийматлари учун парабола чизигининг характеристикалар билан кесишадиган нуқталарига мос келадиган сток токининг катталигини ифодалайди.

Тўйиниш соҳасида характеристика деярли горизонтал ҳолатга эга бўлгани учун (3.41) ифода тақрибий ҳисобланади ва униполяр транзисторнинг барча турлари учун ўринли бўлади.

Униполяр транзисторнинг параметрларини аниқлаш учун (3.38) ифодадан сток токининг тўлиқ дифференциалини аниқлаш керак:

$$dI_c = \frac{\partial I_c}{\partial U_s} dU_s + \frac{\partial I_c}{\partial U_c} dU_c \quad (3.42)$$

Агар

$$S = \frac{\partial I_c}{\partial U_s} = \left. \frac{dI_c}{dU_s} \right|_{U_c = \text{const}} \quad \text{ва} \quad \frac{1}{R_1} = \frac{dI_c}{dU_c} = \left. \frac{dI_c}{dU_c} \right|_{U_s = \text{const}} \quad (3.43)$$

деб белгиласак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$dI_c = \frac{1}{R_1} (\mu dU_s + dU_c) \quad (3.44)$$

Бунда

$$\mu = SR_1 = \left. \frac{dU_c}{dU_s} \right|_{I_c = \text{const}} \quad (3.45)$$

(3.44) ифода униполяр транзисторнинг *характеристик тенгламаси* деб аталади. У сток токини бирор миқдорга ўзгартиш учун сток кучланишини затвор кучланишига нисбатан μ марта кўпроқ ўзгартиш кераклигини кўрсатади. Бинобарин, затвор кучланиши сток токига сток кучланишидан кучлироқ таъсир этади. Шу таъсирни характерловчи μ катталик транзисторнинг *статик курайтириш коэффициенти* деб аталади.

(3.43) ифодада S катталик *характеристиканинг қиялик коэффициенти*, R_1 — транзисторнинг *дифференциал*

ёки ички қаршилиги деб аталади. S затвор кучланиши I_B га ўзгарганда, сток токининг қанчага ўзгаришини кўрсатадиган катталиқдир. Статик кучайтириш коэффициентига тескари миқдор

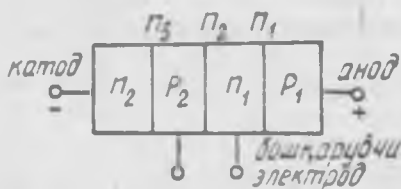
$$D = \frac{1}{\mu} \quad (3.46)$$

транзисторнинг сингдирувчанлик коэффициенти дейилади. S , R_1 , μ ва D катталиқлар униполяр транзисторнинг статик параметрларидир.

Униполяр транзисторларнинг асосий афзаллиги шундаки, кириш қаршилиги жуда катта (10^{15} Ом), ишчи частотаси ўта юқоридир (ГГц). Ундан ташқари улар иссиқлик ва радиактив нурланишларга чдамли бўлади.

3.11 Тиристорлар

Тиристор — тўрт қатламли, яъни учта $p-n$ ўтишли ярим ўтказгич асбобдир. Унда турли хил ўтказувчанликка эга қатламлар кетма-кет уланади (3.25-расм). Чётки p_1 — қатлам — анод, n_2 — қатлам катод деб аталади. Ички p_2 ва n_1 қатламлар бошқарувчи электрод ёки база дейилади.



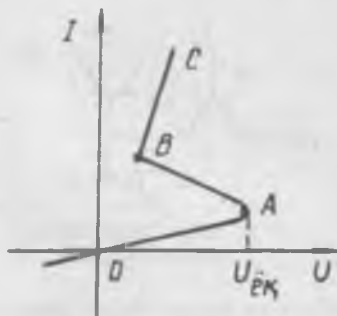
3.25-ра м. Тиристорнинг тузилиши.

База қатламлари бир хил бўлмайди: n — база p — базага қараганда қалинроқ ва қотишма миқдори озроқ қилиб ясалади. Натижада $n_2 p-n$ ўтишнинг тўғрилаш хусусияти жуда яхши бўлади (тескари токи кичик, тескари қаршилиги етарлича катта).

Ташқи кучланиш анод — катод оралиғига қўйилган ҳолни кўрайлик. Манбанинг мусбат қутби анодга, манфий қутби катодга уланган бўлсин. Бунда кучланишнинг кичик қийматларида n_1 ва n_3 $p-n$ ўтишлар тўғри, $n_2 p-n$ ўтиш эса, тескари йўналишда уланган бўлади. Шунинг учун ташқи кучланишни тўлиқ $n_2 p-n$ ўтишга қўйилган деб қараш мумкин. У ёпиқ бўлгани учун тиристордан ўтадиган ток жуда кам (тескари ток-

ка тенг) бўлади. Тиристорнинг қаршилиги ана шу ёпиқ n_2 ўтиш қаршилиги орқали характерланади.

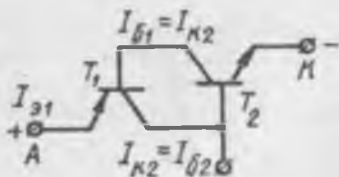
Агар ташқи кучланиш ортабошласа, қатламлардаги ток ўтиши билан боғлиқ жараёнлар сифат жиҳатдан ўзгаради. n_2 ўтишдаги тескари токнинг бироз ортиши билан ҳар икки базага асосий бўлмаган ток ташувчиларнинг кириши (тутилиб қолиши) зўраяди. Масалан, P_2 —базада каваклар зичлиги ортадн. Бу n_2 ўтиш потенциал тўсигининг кичрайншига, яъни қаршилигининг камайишига олиб келади. Натижада тиристордан ўтадиган ток фақат тескари токка эмас, балки n_2 ўтишга етиб келган базалардаги асосий бўлмаган ток ташувчилар токига ҳам боғлиқ ҳолда орта бошлайди (3.26-расм, ОА чизиқ).



3.26-расм. Тиристорнинг вольт-ампер характеристик-си.

Ташқи кучланишнинг катталиги бирор $U_{ак}$ кучланишга етгач, тиристор токи кўчкисмон орта бошлайди. Бу кучланиш тиристорнинг қайта уланиш тўғри кучланиши деб аталади. Бу вақтда тиристорнинг қаршилиги жуда кичик бўлгани учун ундаги потенциаллар айирмаси ҳам кичраяди (АВ соҳа). Унинг катталиги ташқи нагрузка қаршилигининг қиймати билан чегараланади. Тиристор токининг ортиши давомида асосий бўлмаган ток ташувчилар n_2 ўтишда тўплана бошлайди. Уларнинг концентрацияси старлича бўлгач, n_2 ўтиш тўғри уланиш ҳолига келади. Натижада n_2 ўтишнинг қаршилиги энг кичик бўлиб, тиристор очиқ (тўйиниш) ҳолатига ўтади. Бу унинг турғун иш режими бўлади (ВС чизиқ).

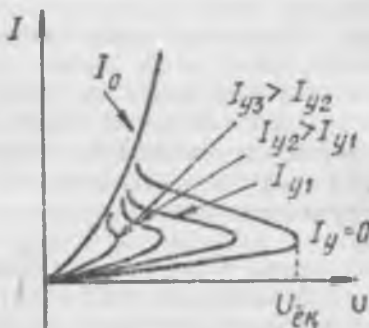
Юқорида келтирилган тиристорнинг ишлашини унинг эквивалент схемасида тасаввур қилиш қулай. Бунинг учун уни $p-n-p$ ва $n-p-n$ турдаги транзисторларнинг қўшмаси деб қараш керак (3.27-расм). Бунда T_1 транзисторнинг эмитер токи ΔI_{s1} миқдорга ўзгарса, унинг коллектор токи ΔI_{k1} га ўзгаради. У сон жиҳатдан T_2 транзисторнинг база токи ўзгаришига тенг бўлади. Шунинг учун T_2 транзисторнинг коллектор токи $\Delta I_{k2} = \Delta I_{s2} \beta_2 =$



3.27- расм. Тиристорнинг эквивалент схемаси.

янада сртишига олиб келади. Бу тиристордаги кўчки жараёнини характерлайди (АВ чизиқ).

Куриб чиқилган уланишдаги тиристор диод — тиристор ёки динистор деб аталади. Тиристорнинг ёпиқ ҳолатдан очиқ ҳолатга ўтишини фақат анод — катод орасидаги кучланишни ўзгартирибгина эмас, балки базалардан бирортасидаги токни қисқа муддатга ошириш йўли билан ҳам амалга ошириш мумкин. Бу токни бошқариш токи (I_y) деб аталади. У тиристор қатламларида ҳосил бўладиган жараёнларни ўзгартирмайди. Фақат унинг қайта улаш тўғри кучланишини кичрайтиради, холос. Бундай тиристорлар триод — тиристор ёки тринистор деб аталади. Унинг вольт-ампер ха-

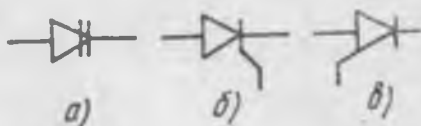


3.28- расм. Тринисторнинг вольт-ампер характеристикаси.

рактеритикаси 3.28- расмда кўрсатилган. У бошқариш токининг ортиши билан қайта улаш тўғри кучланиши кичрайишини кўрсатади. $I_y = I_0$ бўлганда, характеристика диоднинг тўғри ўтиш характеристикасига айланади. I_0 — яссиланиш токи деб аталади.

Бошқарувчи электрод сифатида базалардан қайси бири олиншига қараб бошқариш катод ёки анод бўйича деб икки турга бўлинади. Катод бўйича бошқаришда тиристорнинг катодга яқин P_2 — базаси, анод бўйича бошқаришда эса, анодга яқин жойлашган n_1 — базаси бошқарувчи электрод вазифасини бажаради. Иккала ҳолда ҳам тиристорнинг характеристикаси деяр-

ли бир хил бўлади. Фақат, катод бўйича бошқаришда бошқарувчи электродга катодга нисбатан мусоат ток импульси берилса, анод бўйича бошқаришда—анодга нисбатан манфий ток импульси таъсир эттирилади.



3.29-расм. Тиристорнинг схемада белгиланиши: а—динистор, б—катод бўйича, в—анод бўйича бошқарилувчи тринисторлар.

Тиристорларнинг схемада белгиланиши 3.29-расмда кўрсатилган.

3.12. Микросхемалар ҳақида маълумот

Радиоэлектрон қурилмалар жуда кўп сондаги электрон асбоблардан ташкил топади. Фан ва техниканинг ривожланиши билан уларнинг сони ва тури янада ортиб бормоқда. Шунинг учун радиоэлектрон қурилманинг мустаҳкамлиги, узоқ муддат ишончли хизмат қила олиш қobiliяти ва бошқа хусусиятларини оширган ҳолда уларнинг ҳажмини кичрайтириш, оғирлиги ва сарф қиладиган қувватини камайтириш каби масалалар ўртага қўйилмоқда.

Ярим ўтказгичлар техникасининг ривожланиши ярим ўтказгичли асбобларнинг маълум комбинациядаги системасини бир қобиққа жойлаштириш имкониятини яратди. Бундай асбоблар *модуль — схемалар* ёки *микромодуллер* деб аталади. Уларда ўта ихчам қобиқсиз ярим ўтказгичли асбоблар, пленкали (пардасимон) қаршилик ва конденсаторлар маълум схема асосида бир қобиқ ичига йиғилади ва бирор электрон қурилманинг тулиқ схемасини ташкил этади. Шунинг учун улар *микросхемалар* деб ҳам аталади.

Микросхемаларнинг 1 см^3 ҳажмида камида 5 та элемент (транзистор, диод, резистор, снгим ва индуктивлик) қатнашиб, улар бирор электрон қурилманинг тугалланган схемасини ташкил этиши лозим. Ҳозир интеграл микросхема (ИМС) деб аталадиган ярим ўтказгичли асбоблар кенг қўлланилади. Улар қурилманинг умумий ҳажмини 20 000 мартадан ортиқ кичрайтириш имконини беради. ИМС шундай қурилмаки, унинг барча элементлари ёки уларнинг бир қисми ажралмас

қилиб боғланган бўлади. Улар бир-бири билан шундай туташганки, натижада бир бутун қурилма бўлиб хизмат қилади.

Микросхемаларни турларга ажратиш жуда кўп белгиларга асосланади: материалнинг тури, элементларининг сони, функционал боғланиши, қандай мақсадга хизмат қилиши, ишлаб чиқариш технологияси, конструкцияси ва бошқалар. Масалан, бажарадиган ишининг турига қараб — кучайтиргичлар, генераторлар, мантиқий элементлар; функционал мақсадига қараб — рақамли, қиёсий (чизикли), қиёсий — рақамли; ишлаб чиқариш технологияси ва конструкциясига қараб — ярим ўтказгичли, пардасизмон (пленкали), дурагай (гибрид) ва бирлаштирилган схемалар мавжуд.

ИМСнинг мураккаблиги ярим ўтказгич кристаллида нечта элемент жойлаштирилганлиги билан белгиланади. Шунга кўра микросхемалар интеграллиниш даражаси орқали характерланади. Масалан, элементларининг сони 10 тагача бўлган микросхемалар биринчи даражали интеграл схема (ИС1) ёки оддий микросхема, элементларининг сони 100 тагача бўлганлари — иккинчи даражали интеграл схема (ИС2) ёки ўрта (УИС) микросхема деб аталади. Элементларининг сони $100 \div 10\,000$ бўлган ИСлар III даражали, яъни катта интеграл схема (КИС), 10.000 дан ортиқ элементга эга бўлган микросхемалар эса, ўта катта (УКИС), яъни юқори даражада интеграллинишли микросхемалар ҳисобланади. Оддий ИМСга мантиқий элементлар, ўрта ИМСга эса, ЭХМнинг хотира қурилмалари, ҳисоблагичлар, жамлаш қурилмалари — сумматорлар мисол бўлади. Арифметика — мантиқ ва бошқариш қурилмалари катта ИМСдир.

Шуни айтиш керакки, микросхемаларнинг интеграллиниш даражасини орттириш ва унга боғлиқ элементлар ўлчамини кичрайтиришнинг чегараси бор. Бир неча ўн минг элементни бир схемага бирлаштириш (интеграллаш) технологик жиҳатдан жуда мураккаб бўлиб, иқтисодий жиҳатдан мақсадга мувофиқ эмас. Шунинг учун функционал микроэлектроникага ўтилмоқда. Унда қурилманинг бирор функциясини бажариш стандарт элементлар ёрдамида эмас, балки физик ҳодисалар асосида бажарилади.

Интеграл микросхемалар функционал боғланишига қараб 2 хил — импульс — қиёсий ва мантиқий (логик)

бўлади. Импульс-қийёсий ИМС гармоник ёки импульс тебранишларни ҳосил қилиш ёки кучайтиришда, мантиқий ИМС эса, қурилмани электрон калит режимида ишлашини таъминлашда қўлланилади.

ИМСларнинг кичик ўлчам ва массага эга бўлиши, кам қувват сарфлаши, юқори ишонч билан ишлаши, юқори тезкорлиги, арзонлиги ва бошқалар уларнинг афзалликларидир. ИМСнинг юқори ишонч билан ишлаши пайвандланадиган бирикмалар сонининг камайиши ҳисобига бўлса, юқори тезкорлиги — элементлари орасидаги туташтириш ораллигининг кичиклиги билан характерланади.

Ҳар бир микросхемани ишлатишда ташқи манба кучланиши, нагрузкасининг катталиги, таъсир этувчи сигнал хусусиятлари ва бошқалар олдиндан аниқланган бўлиши лозим. Ярим ўтказгичли, пардасимон, дурагай (гибрид) ва бирлаштирилган (қўшма) ИМСлар энг кўп қўлланиладиган микросхемалардир. Ярим ўтказгичли ИМС ярим ўтказгич материалдан иборат бўлиб, унинг сиртқи қатламида ёки ҳажмида электр схема элементларига, туташтириш симларига, ҳимоя (изоляция) қатламларига эквивалент бўлган соҳалар ҳосил қилинган бўлади.

Кўпинча ярим ўтказгич сифатида кремний кристалли олинади. У микросхеманинг асосини ташкил қилади ва таглик ёки кристалл деб аталади. Кристаллда $p-n$ ўтишлар ҳосил қилиш йўли билан схеманинг пассив ва актив элементлари жорий қилинади. Улар бир-биридан ҳимояланган *оролчалар* деб аталадиган қисмларда ташкил топади.

Ярим ўтказгичли ИМСлар кўп тўпламли қилиб ясалади. Ҳар бир тўпламга бир вақтда жуда кўп микросхема жойлашади. Масалан, диаметри 76 мм бўлган битта пластинкага 5000 тагача микросхема жойланиши мумкин. Унинг ҳар бирида 10 тадан 20000 тагача электрон элемент қатнашади.

Пардасимон ИМС махсус таглик сиртида жойлаштирилган кўп қатламли пардалар тўпламидан иборат. Таглик сифатида шиша, керамика (сопол) каби материаллар олинади. Пардасимон ИМСлар икки турга ажратилади: юпқа (1—2 мкм) пардали ва қалин (10—20 мкм) пардали. Улар фақат қалинликлари билангина эмас, балки тагликка тушириш технологияси билан ҳам бир-биридан фарқ қилади.

Пардасимон ИМСдан фақат пассив элемент — резисторлар конденсаторлар, индуктивлик галтаги ясалади. Улардан РС — фильтрлар тузилади.

Дурагай ИМС шундай микросхемаки, у пардасимон, яримўтказгичли ва дискрет осма актив элементларнинг бирорта комбинациясини ташкил қилади. Улар пардасимон ИМСнинг диэлектрик таглигига жойлаштирилади.

Осма элемент деганда, асосан, ихчамлаштирилган қобиқсиз диод ва транзисторлар тушунилади. Улар мустақил элемент бўлиб, тагликка ёпиштириб (осиб) қўйилади ва парда элементлари билан ингичка симлар ёрдамида туташтирилади. Дурагай ИМСда ярим ўтказгичли ИМС ҳам осма элемент ҳисобланади. Айрим ҳолларда етарлича катта снгим ва индуктивлик зарур бўлганда ихчамлаштирилган конденсатор ва индуктивлик галтаги ҳам осма элемент сифатида жорий қилинади, чунки пардасимон ИМСда катта снгим ва индуктивликка эришиш мумкин бўлмайди.

Бирлаштирилган ИМС да актив элементлар ярим ўтказгичли микросхемадаги, пассив элементлар эса, пардасимон микросхемалардаги каби ясалади. Улар умумий тагликка ҳимояланган ҳолда жойлаштирилади.

Барча ИМСлар герметик қобиққа ўралган бўлиб, ундан схемага туташтириш учлари — электродлар чиқарилади.

3.13. Микросхема элементлари

Бу параграфда, асосан, ярим ўтказгичли ИМСларнинг элементлари билан танишамиз. Сабаби пардасимон ИМСларда фақат пассив элементлар — қаршилик, снгим ва индуктивлик ҳосил қилиниши мумкинлиги айтилган эди. Улар таглик сиртига ўтказувчан ва ҳимояловчи моддаларни пуркаш ёки пардалар қатлами сифатида жойлаштириш йўли билан ҳосил қилинади. Бунда таглик диэлектрик материалдан ясалгани учун элементларни бир-биридан ҳимоялашга ҳожат қолмайди. Ундан ташқари, таглик етарлича қалин ва элементлар орасидаги масофа узоқ бўлгани учун улар орасидаги зарарли (паразит) снгимларни ҳисобга олмаслик мумкин. 3.30-расмда пуркаш йўли билан ҳосил қилин-

ган тўғри тўртбурчак шаклида ясалган индуктивлик ғалтаги кўрсатилган.

Ярим ўтказгичли ИМСларнинг элементлари ярим ўтказгич кристаллининг сирти ёки ҳажмида жойлашади. Уларнинг ҳар бири ярим ўтказгичнинг маълум соҳасини эгаллайди ва мустақил элемент — диод, транзистор, резистор, конденсатор ва бошқалар бўлиб хизмат қилади.

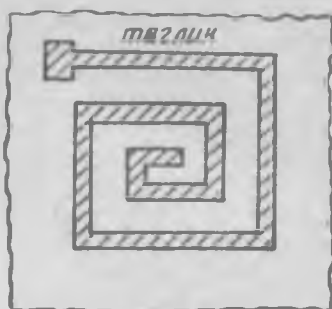
Бу соҳалар бир-биридан ё диэлектрик, ёки тескари кучланиш уланган $p-n$ ўтишлар ёрдамида ҳимоя қилинади. Улар пуркаш йўли билан ҳосил қилинадиган симчалар ёрдамида бирор электр схемани акс эттирган ҳолда туташтирилади. Туташтириш симчаларни металл тармоқчалар деб аталади. Улар, асосан, алюминийдан тайёрланади.

Ярим ўтказгичли ИМСларнинг элементларини ясаш мураккаб технологик жараён бўлиб, уларнинг турлари хилма-хилдир. Барча жараёнларнинг негизини транзисторлар таркиби ташкил қилади, яъни барча пассив ва актив элементлар транзистор асосида ҳосил қилинади. Асос транзистор вазифасини биполяр ёки униполяр транзисторлар бажаради.

Транзисторлар. Биполяр транзисторларни ясашда унинг ҳар икки формуласи $p-n-p$ ва $n-p-n$ дан фойдаланилади. Улардан $n-p-n$ тури энг кўп тарқалган.

Транзисторларни ясашда, асосан, планар ва эпитаксал — планар деб аталган технологик жараёнлар қўлланилади. Планар технологияда ярим ўтказгич кристаллига донор ва акцептор моддалар диффузия усулида киритилади. Унда транзисторлар электродларининг туташтириш учлари бир текисликда жойлаштирилади. Бу уларни диэлектрик пардаси ёрдамида ташқи таъсирлардан ҳимоя қилиш имконини беради.

Эпитаксал — планар технология усулида транзисторлар юпқа монокристаллни ўстириш йўли билан ҳосил қилинади.



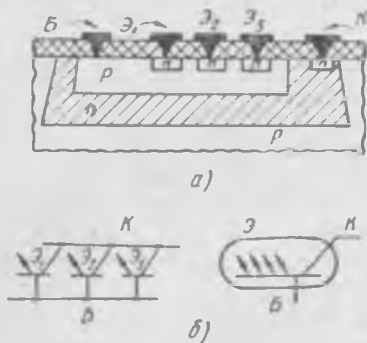
3.30- расм. Индуктивлик ғалтаги (пардасимон).

Планар технология транзисторлар ясашда энг кўп тарқалгандир. Лекин бунда ИМСда ҳосил қилинадиган $p-n$ ўтишлар аниқ чегарага эга бўлмайди, чунки диффузия материалнинг сиртидан бошланади. Шунинг учун қотишманинг атомларни бошланғич материалда бир хил тақсимланмайди — сиртда кўп, ички тарафга эса, камайиб боради. Бу схема элементларининг сифатига катта таъсир кўрсатади. Иккинчи усулда бу камчилик йўқотилади.

Планер технология асосида ясалган $n-p-n$ турдаги биполяр транзисторларда эмиттер ва коллектор ўтишларидан ўтадиган ток вертикал йўналишда оқади. Шунинг учун улар *вертикал транзисторлар* деб аталади. Бундан фарқлаш учун $p-n-p$ турдаги транзисторларда $p-n$ ўтишлардан ўтадиган ток горизонтал йўналишда ўтадиган қилинади ва улар *горизонтал транзисторлар* деб аталади.

Шуни айтиш керакки, ярим ўтказгичли ИМСда ҳар доим зарарли элементлар ҳам ҳосил бўлади. Масалан, P — кристалл асосида $n-p-n$ турдаги транзистор ясалганда асос кристалл ва транзисторнинг коллектор ва база соҳалари орасида $p-n-p$ турдаги зарарли транзистор ҳосил бўлади. Зарарли элементларнинг таъсирини ҳисобга олиш учун транзисторнинг турли хил эквивалент схемаларидан фойдаланилади.

Микроэлектрониканинг ривожланиши дискрет ярим ўтказгичлар техникасида мавжуд бўлмаган янгича



3.31- расм. Кўп эмиттерли транзисторнинг таркибий схемаси (а) ва схемада белгиланиши (б).

биполяр транзисторни ясаш имкониятини бериши. Кўп эмиттерли ёки кўп коллекторли транзисторлар шулар жумласидандир.

3.31- расмда кўп эмиттерли транзисторнинг таркибий схемаси ва схемада белгиланиши кўрсатилган. Уни умумий база ва коллекторга эга бўлган бирнеча $n-p-n$ транзисторнинг тўплами деб қараш мумкин. Бунда ҳар бир қўшни эмиттер жуфти база қатлами

билан биргаликда зарарли $n - p - n$ — турдаги транзисторни ҳосил қилади. Агар эмиттерлардан бирига тўғри, иккинчисига тескари кучланиш уланса, тўғри кучланиш уланган эмиттердан база қатламига электронлар киритила бошлайди, тескари уланишли эмиттер эса, улардан база қатламида рекомбинацияланиб улгурмаганларини қабул қилади. Натижада ёпиқ туришни зарур бўлган қатламдан ток ўта бошлайди. Бу зарарли эффект ҳисобланади. Бундан қутулиш учун эмиттерлар орасидаги масофа катта (10—15 мкм) қилиб олинади, чунки база қатламига ўтган электронлар каваклар билан тула рекомбинацияланиб улгуриши керак.

Кўп коллекторли транзисторларнинг таркибий қисми кўп эмиттерли транзисторларникига ўхшаш бўлади. Лекин ишлаш режими фарқ қилади.

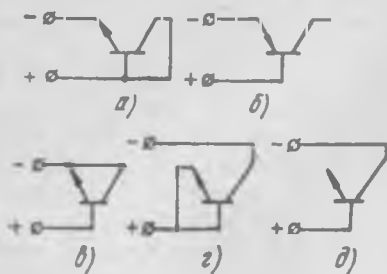
Униполяр транзисторлар ҳам биполяр транзисторларни ясаш технологияси асосида яратилади. Лекин уларни ясаш осонроқ, чунки элементларни ҳимоя қилиш талаб қилинмайди ва тупламдаги қўшни транзисторларнинг исток ва стоклари қарама-қарши йўналишда уланган $p - n$ ўтишлар билан бир-биридан ажратилган бўлади. Натижада транзисторларни ўзаро жуда яқин масофада жойлаштириб, схема элементлари зичлигини ошириш имкони туғилади.

Униполяр транзисторлардан энг кўп тарқалгани МОП турдаги транзисторлардир. Бунга сабаб уларнинг кириш қаршилиги катта ва тузилишининг соддалигидир.

Айрим ИМСда n ёки p — турдаги каналга эга МОП транзисторлар жуфти кенг ишлатилади. Бундай жуфт транзисторлар *комплементар транзистор* деб аталади ва электро калит вазифасида ишлатилади. Улар жуда кичик тоқларда ишлайди ва ўта тезкор қурилма ҳисобланади.

Диодлар. Одатда диод қилиш учун битта $p - n$ ўтиш ясаш етарли бўлади. Лекин ИМСларда транзистор таркиби асос қилиб олингани учун у биполяр транзисторнинг ўтишлари орқали яратилади.

Биполяр транзистордан диод қилишнинг 5 хил тури мавжуд (3.32-расм). Улар бир-биридан параметрлари билан фарқ қилади. Масалан, 3.32-расмдаги a — уланишда диоднинг очиқ ҳолатдан ёпиқ ҳолатга ўтиш вақти етарлича қисқа бўлса, b — уланишда у катта бўла-



3.32-рasm. Транзисторни диод сифатида улаш.

ди. Бундан ташқари, бу уланиш турларининг сифими энг кичикдир.

Резисторлар. ИМСда резисторлар биполяр транзисторнинг база, коллектор ёки эмиттер қатламлари таркибда юзага келади. Бунда диффузия усулидан фойдаланилгани учун улар **диффузион резисторлар** деб аталади. Диффузион резисторлар ярим ўтказгич ҳажмидан $p-n$

ўтишлар ёрдамида ҳимоя қилиб ажратилади.

Диффузион резисторнинг қаршилиги резистор вазифасини бажарадиган соҳанинг геометрик ўлчамларига ва ундаги қотишманинг концентрациясига боғлиқ. P — қатлам, яъни транзисторнинг базаси асосида яратилган резисторларнинг қаршилиги бир неча 10 килоомни ташкил қилса, эмиттер қатлами асосида яратилган резисторларнинг қаршилиги кичик бўлади. Катта қаршиликли резисторлар ион имплантацияси (кучирилиши) усулида тайёрланади.

Резисторлар МОП — таркибли униполяр транзистор асосида ҳам яратилади. Бунда резистор вазифасини транзисторнинг канали бажаради. Қаршилигининг катталиги эса, затвор кучланиши ёрдамида бошқарилади. Бошқарувчи $p-n$ ўтишли транзистор асосида ясаладиган резисторлар **пинч — резистор** деб аталади.

Конденсаторлар. ИМСларда конденсаторлар махсус технология асосида ясалмайди. Улар транзисторлар ва диффузион резисторларни яшаш жараёнида ҳосил қилинади. Бунда $p-n$ ўтишга тесқари йўналишда кучланиш улангандаги тўсиқ қатламнинг сифими конденсатор вазифасини бажаради. Улар **диффузион конденсатор** деб аталади. Бундай конденсаторларнинг диэлектриги бўлиб $p-n$ ўтишнинг ҳажмий зарядлар соҳаси хизмат қилади.

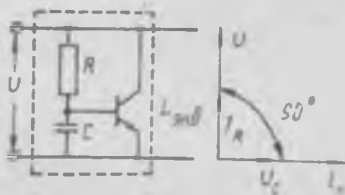
Биполяр транзисторларда конденсатор ҳосил қилишнинг 3 хил усули мавжуд: эмиттер — база ўтиши, коллектор — база ўтиши ва коллектор — таглик («ер») оралиғи.

Эмиттер — база ўтиши ҳисобига ҳосил қилинган конденсаторнинг солиштирма сигими энг катта (1500 пф/мм^2 гача) бўлиб, бузилиш кучланиши энг кичик (бирнеча вольт) бўлади. Коллектор — база ўтишидан фойдаланилганда эса, конденсаторнинг сигими 5—6 марта кичраяди, лекин бузилиш кучланиши шунча мартага ортади. Бу икки вариантда тайёрланган конденсаторларнинг асосий камчилиги — конденсатор қопламалари билан таглик («ер») орасида зарарли сигимнинг ҳосил бўлишидир. Бу камчилик конденсаторларнинг учинчи турида йўқотилади, чунки конденсаторнинг II қопламаси бўлиб таглик «ер» хизмат қилади.

Диффузион конденсаторлар ўзгармас ёки ўзгарувчан бўлиши мумкин. Конденсатор сигими ўзгармас бўлиши учун $p-n$ ўтишга бериладиган тескари кучланиш доимий бўлиши лозим. Агар бу кучланиш ўзгарувчан бўлса, сигим ҳам ўзгарувчан бўлади. Лекин $p-n$ ўтиш сигими чизиқли бўлмаган катталиқ бўлгани учун унинг ўзгариши кучланишга мутаносиб бўлмайди (Тескари кучланиш $1-10 \text{ В}$ оралиқда ўзгарганда конденсатор сигими 2:2,5 марта ўзгаради).

МОП таркибли униполяр транзисторларда ҳам конденсатор ҳосил қилинади. Лекин уларнинг сигими кичик (500 пф гача) бўлади.

Индуктивлик. Ярим ўтказгичли ИМСларда индуктивлик ғалтаги ва трансформаторлар бирор технология асосида ҳосил қилинмайди. Шунинг учун улар транзистор, резистор ва конденсаторларнинг бирор тур уланниши ҳисобига эквивалент элемент сифатида олинади. Масалан, 3.33-расмда эквивалент индуктивлик ҳосил қилиш схемаларидан



3.33- расм. Эквивалент индуктивлик схемаси.

бири келтирилган. Унда ўзгармас кучланиш манбаи кўрсатилмаган. Расмга кўра, транзисторнинг эмиттер — коллектор оралиғига уланган ўзгарувчан кучланишнинг бир қисми RC — занжир орқали унинг базасига узатилади. Агар R ва C элементлар шундай бўлсаки, $R \gg \frac{1}{\omega C}$ тенгсизлик бажарилса, RC — занжирдан ўтадиган токнинг фазаси U кучланиш фазаси билан мос тушади. Лекин U_C кон-

денсатор кучланиши ундан 90° орқада қолади. Конденсатор кучланиши базага таъсир этгани учун коллектор токини бошқаради ва у билан мос фазада ўзгаради. Шунинг учун I_k ток U кучланишдан 90° орқада қолади. Демак, схемадаги транзистор U кучланишга индуктив қаршилик таъсирини кўрсатади: $X_L = \frac{U}{I_k} = \omega L_{\text{экв}}$, яъни транзистор $L_{\text{экв}} = \frac{U}{\omega I_k}$ индуктивликка эквивалент бўлади.

3.14. Микросхемаларни белгилаш

ИМСларнинг турларини аниқлаш ГОСТ 18682—73 тасдиқлаган шартли белгилар асосида олиб борилади. У микросхеманинг қандай шакл ва технологик асосда ишлаб чиқарилганини, қандай мақсад учун ишлатиш мумкинлигини ҳисобга олади.

Кўп микросхемалар манба кучланишининг катталиги, кириш ва чиқиш қаршилиги, сигнал сатҳи каби катталикларни ҳисобга олган ҳолда тўпламлар — серияларга бирлаштирилади. Бир серияга кирадиган микросхемалар шундай танланадики, улардан бир бутун радио-электрон қурилмани ясаш мумкин бўлсин.

Ясалиш шакли ва технологиясига қараб ИМС лар 3 та гуруҳга бўлинади ва рақамлар орқали ифодаланади:

- а) 1, 5, 6, 7— ярим ўтказгичли микросхема;
- б) 2, 4, 8— дурагай микросхема;
- в) 3— пардасимон, вакуумли, керамикали (сопол) микросхема.

Микросхема белгисида унинг серияси рақамлар билан ифодаланадиган икки элементдан ташкил топади. Унда биринчи рақам микросхемани ясашдаги шакл ва технологиясини ифодаласа, иккинчиси — икки хонали (эскича) ёки уч хонали (янгича) рақам — сериянинг тартиб номерини кўрсатади. Масалан, 1801 серия 801 тартиб номерли ярим ўтказгичли ИМС деб ўқилади. 252 серия — 52 — номерли дурагай микросхемадир.

Қандай мақсадга хизмат қилишига қараб ИМС лар яна гуруҳ бўлимлари (подгруппа) ва кўринишга ажратилади. (Масалан, генераторлар, кучайтиргичлар, мантиқий элементлар ва бошқалар). У микросхема белгисида сериядан кейин ёзиладиган икки ҳарф билан ифодаланади: ГС — гармоник тебраниш генератори — Д. Ф. — фазавий детектор, УВ — юқори частотали кучайтиргич,

УН — паст частотавий кучайтиргич, ВХ — микрокалькулятор ва бошқалар. Улар микросхемаларни белгилаш жадвалларида кўрсатилади. Микросхема белгисининг охирида А дан Я гача бўлган ҳарфлар бўлиши мумкин. Улар бир турдаги микросхеманинг параметрларидаги фарқни ифодалайди.

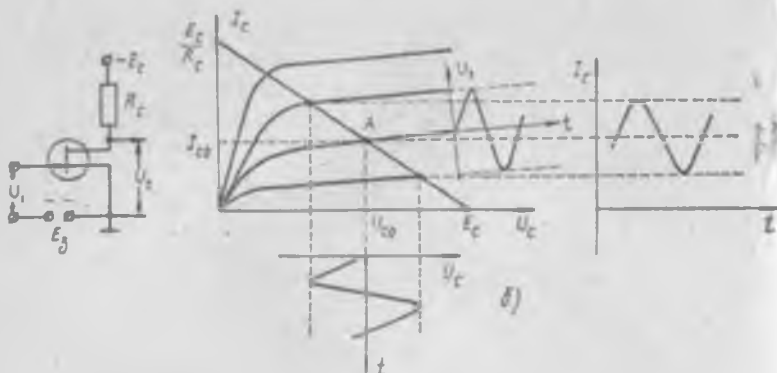
Микросхема белгисида серия белгисидан олдин Қ, ҚМ, КН, КР ва КА ҳарфлар ёзилган бўлади. Улар микросхемани ишлаб чиқарган заводдан қабул қилиб олингаилик шартини ифодалайди. Бунда К ҳарфи микросхеманинг кенг қўлланиш мақсадида ишлаб чиқарилганини билдиради. Масалан, К155ИЕ 7 деб белгиланган микросхема қуйидагича ўқилади: Кенг қўлланиш мақсадида ишлаб чиқарилган 155 сериядаги 7 тартибли (номерли) счетчик (ҳисоблагич) вазифасини бажарадиган ярим ўтказгичли микросхема; серия тартиби (номери) 55.

Қобиксиз микросхемалар белгисида серия рақами олндан Б ҳарфи, охирида эса, чизиқчадан кейин бирор рақам қўйилади. Бу рақам микросхеманинг қандай шаклда ясалганлигини ифодалайди.

3.15. Электрон асбобларнинг динамик иш режими

Электрон асбоблар ишлатилганда уларга бирор юк—нагрузка уланади. Уни Z_n эквивалент қаршилиқ сифатида белгиланади. Умумий ҳолда эквивалент қаршилиқ комплекс катталиқ бўлиб, у электрон асбобнинг электродларидан бирортасига уланади.

Электрон асбобнинг нагрузка остида ишлаши унинг *динамик иш режими* деб аталади. Динамик режим динамик характеристика ва параметрлар орқали ифодаланади. Улар статик характеристика ва параметрлардан фарқ қилади ва ҳарбир хусусий ҳол учун алоҳида аниқланади. Мисол учун униполяр транзисторнинг иш режими билан танишайлик. Қулайлик учун нагрузка қаршилигини соф актив қаршилиқ деб ҳисоблаймиз. У транзисторнинг стокига уланган R_c резистордан иборат (3.34 а-расм). Лекин динамик иш режимни текшириш учун транзисторнинг характеристикасидаги ишчи соҳаси ҳам кўрсатилиши керак. Фараз қилайлик, ишчи соҳа чиқиш характеристикасининг тўғри чизиқли қис-



3.34- расм. Униполяр транзисторнинг динамик иш режими.

мида таиланган бўлсин. Маълумки, бу соҳа затвор кучланишининг манфий қийматларига тўғри келади (3.34- расм). Шунинг учун бу соҳага эришнш учун транзисторнинг затвор — исток оралиғига манфий қутби затворга уланган E_c манба уланади. Унинг затворга берадиган кучланиши *манфий силжитиш кучланиши* деб аталади. Унинг қиймати сток токи ва сток кучланишининг ўзгармас ташкил этувчи қийматларини ифодаловчи нуқтани белгилайди: $A(I_{co}, U_{co})$. Бу нуқта *бошланғич ишчи нуқта* деб аталади (3.34 б- расм). Агар затворга ўзгарувчан кучланиш берилса, сток токининг ўзгарувчан ташкил этувчиси ҳосил бўлади ва сток кучланиши қуйидагича ифодаланади:

$$U_c = E_c - I_c \cdot R_c \quad \text{ва} \quad I_c = I_{co} + I_{c\sim} \quad (3.47)$$

Бу координат бошидан ўтмайдиган тўғри чизик тенгламасидир. Унинг оғиш бурчаги (α) R_c резисторнинг катталигига боғлиқ бўлади. $R_c = 0$ бўлганда, бу тўғри чизик кучланиш ўқиға перпендикуляр бўлса, $R_c = \infty$ да ток ўқиға перпендикуляр бўлади. R_c нинг чекли қийматида эса, бу тўғри чизик кучланиш ўқини $U_c = E_c$ нуқтада, ток ўқини $I_{m0} = \frac{E_c}{R_c}$ нуқтада кесиб ўтади. Уни *нагрузка чизиғи* деб аталади. Нагрузка чизигининг ишчи соҳада ётадиган қисми *динамик характеристикадир*. 3.34- расмдан затвор кучланиши билан сток кучланиши ўзаро қарама-қарши фазада ўзгариши, яъни транзистор $\varphi_k = \pi$ фаза силжиши ҳосил қилиши кўринади.

Транзисторнинг динамик иш режими динамик параметрлар орқали характерланади. Уларни аниқлаш учун униполяр транзисторнинг (3.44) характеристик тенгламаси ва (3.47) динамик режим тенгламасидан фойдаланамиз.

(3.47) ифодадан сток кучланишининг орттирмасини аниқлаб (3.44) га қўйсак, ундан

$$S_{\text{дн}} = \frac{dI_c}{dU_s} = \frac{\mu}{R_i \left(1 + \frac{R_c}{R_i} \right)} = \frac{S}{1 + \frac{R_c}{R_i}} \quad (3.48)$$

ҳосил бўлади. Бунда $S_{\text{дн}}$ транзисторнинг динамик қиялик коэффициентини деб аталади ва ҳамма вақт статик қиялик коэффициентидан кичик бўлади.

Агар (3.44) га сток токи орттирмасини қўйсак, қуйидаги коэффициент ҳосил бўлади:

$$\mu_{\text{дн}} = \frac{dU_c}{dU_s} = - \frac{\mu}{1 + \frac{R_i}{R_c}} = - \frac{\mu R_c}{R_c + R_i} \quad (3.49)$$

Уни транзисторнинг динамик кучайтириш коэффициентини дейилади. Унинг катталиги ҳам статик кучайтириш коэффициентидан кичик бўлиб, миқдори R_c нагрузка қаршилиги билан характерланади. Нагрузка қаршилиги қанча катта бўлса, у статик кучайтириш коэффициентига интилиб боради ($R_c = 0$ бўлса, $\mu_{\text{дн}} = 0$). Бу транзисторнинг кучайтириш хусусиятларидан фақат нагрузка қаршилиги улангандагина фойдаланиш мумкинлигини кўрсатади (Минус ишора транзисторда ҳосил бўладиган фаза силжиши $\varphi_k = \pi$ ни ифодалайди).

Умумий ҳолда нагрузка қаршилиги комплекс катталик бўлгани учун динамик кучайтириш коэффициентини ҳам комплекс миқдор бўлади:

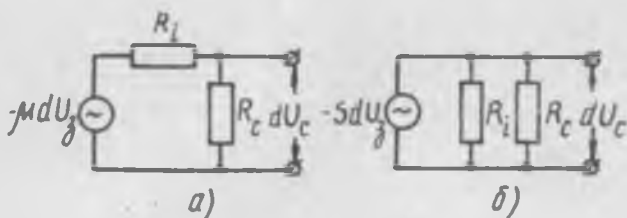
$$K = - \frac{\mu \dot{Z}_c}{\dot{Z}_c + R_i} \quad (3.50a)$$

Агар $R_i \gg \dot{Z}_c$ шарт бажарилса, (3.50 а) соддалашиб,

$$K = - S \cdot \dot{Z}_c \quad (3.50б)$$

кўринишга келади.

Электрон асбобларнинг динамик иш режимини бил-



3.35- расм. Униполяр транзисторнинг эквивалент схемаси:

a — эквивалент кучланиш ва b — эквивалент ток генератори,

ган ҳолда, уларнинг эквивалент схемаларини тузиш мумкин. Масалан, (3.48) га асосан униполяр транзисторнинг сток занжирини ўзаро кетма-кет уланган R_i ва R_c резисторларга ЭЮК μdU_{δ} га тенг генераторнинг уланиши деб қараш мумкин (3.35 а- расм). Шунга ўхшаш (3.49) ифода уни ўзаро параллель уланган R_i ва R_c резисторларга $S dU_{\delta}$ га тенг ЭЮК ли генераторнинг уланиши деб қараш мукинлигини кўрсатади (3.35 б- расм.) Улардан биринчиси *эквивалент кучланиш генератори* дейилса, иккинчиси — *эквивалент ток генератори* деб аталади. Улар ток кучи ва кучланишнинг фақат ўзгарувчан ташкил этувчиларинигина ҳисобга олади. Бу электрон қурилмаларни эквивалент схемалар билан алмаштириб текширишда уларнинг бошлангич иш режимини ҳосил қилиш учун хизмат қиладиган ўзгармас ток ва кучланишни ҳисобга олмаслик имконини беради. Бундан ташқари, электрон асбобнинг ишчи соҳаси қилиб характеристикалар системасининг тўғри чизиқли қисми танланган бўлса, ток кучи ва кучланишнинг дифференциал қийматларини уларнинг комплекс амплитудалари билан алмаштириш мумкин.

IV б о б

ЧИЗИҚЛИ БЎЛМАГАН ПАССИВ СИСТЕМАЛАР

4.1. Электр занжирининг чизиқли бўлмаган элементлари

Параметрлари электр занжирига таъсир этадиган кучланиш ва ундан ўтадиган токка боглиқ ўзгарадиган элементга *чизиқли бўлмаган элемент* деб аталади:

$$Z = Z(I, U) \quad (4.1)$$

Агар чизиқли бўлмаган элементнинг параметрлари занжирдаги кучланиш ёки токнинг ўзгариши билан оний вақт ичида ўзгарса, бундай элемент *инерциал бўлмаган элемент*, агар бу ўзгариш маълум вақт ўтгач юз берса, *инерциал элемент* дейилади. Бошқача қилиб айтганда, инерциал чизиқли бўлмаган элементларнинг параметрлари ток кучи ёки кучланишнинг оний қиймати ўзгаришини эмас, балки амплитудавий ёки эффектив қийматлари ўзгаришини маълум вақт ўтгач сезади.

Чизиқли бўлмаган элементнинг вольт-ампер характеристикаси ҳам чизиқли бўлмайди. Унинг кўриниши турлича бўлиб, элементнинг физик хусусиятлари ва тузилишига боғлиқ бўлади.

Чизиқли бўлмаган элементлар икки турга — *актив* ва *реактив элементларга* ажратилади.

Реактив чизиқли бўлмаган элементларга мисол қилиб ферромагнит ўзақли индуктивлик ғалтагини ва сегнето-диэлектрикли конденсаторни, актив чизиқли бўлмаган элементларга эса, кўп электродли электрон лампаларни, ярим ўтказгичли триодларни ва бошқаларни кўрсатиш мумкин.

4.2. Чизиқли бўлмаган занжирларни ҳисоблаш

Чизиқли бўлмаган электр занжири деганда ифодаловчи дифференциал ёки интеграл тенгламаси чизиқли бўлмаган занжирлар тушунилади. Тенгламанинг қандай бўлиши занжирда қатнашувчи чизиқли бўлмаган элементнинг физикавий хусусиятлари билан белгиланади. У ҳамма вақт ҳам бирор функция кўринишидаги ягона ечимга эга бўлавермайди. Шунга кўра чизиқли бўлмаган занжирларни ҳисоблаш ва текшириш усулларининг барчаси тақрибийдир. Унинг аниқлик даражаси масала шартининг қўйилишига ва чизиқли бўлмаган элемент характеристикасининг функционал боғланишига боғлиқ бўлади.

Чизиқли бўлмаган элемент характеристикасининг функционал боғланиши тажрибада аниқланади ва графикда вольт-ампер характеристика кўринишида тасвирланади. Унинг аналитик ифодасини аниқлаш *характеристикани апроксимациялаш* деб аталади. У жуда кўп ҳадли бўлмаслиги ва тажриба натижаларини аниқ ифодалаши керак.

Характеристикани апроксимациялаш усуллари жуда кўп. Лекин улардан бирортаси ҳам универсал эмас. Улардан бири характеристикани кўрсаткичли полином орқали ифодалашдир:

$$I = a_0 + a_1 U + a_2 U^2 + a_3 U^3 + \dots + a_n U^n + \dots \quad (4.2)$$

Бунда $a_0, a_1, a_2, \dots, a_n, \dots$ коэффициентлар Тейлор қаторининг коэффициентларни бўлиши шарт эмас. Шунинг учун улар шундай танланиши керакки, занжирни ифодалайдиган тенглама ишчи соҳани тўлиқроқ экс эттирсин.

Амалда (4.2) чексиз қатордан тўлиқ фойдаланиш мумкин эмас. Текширишда унинг чекли сондаги ташкил этувчилари билан кифояланилади. У масала шартининг қўйилиши ва текшириш аниқлигига боғлиқ бўлади. Масалан, ферромагнит ўзакли индуктивлик ғалтагининг характеристикасини (гистерезис ҳодисаси ҳисобга олинмаса) қўйидаги қисқартирилган полином

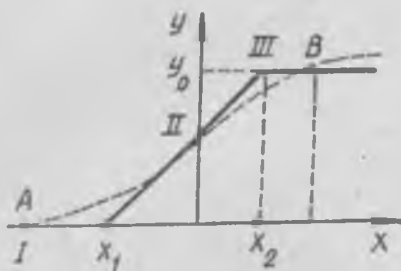
$$\Phi = a_1 I - a_3 I^3 \quad \text{ёки} \quad L_d = \frac{d\Phi}{dI} = a_1 - 3a_3 I^2, \quad (4.2a)$$

сигнетодиэлектрикли конденсатор характеристикасини эса,

$$q = b_1 U_c + b_3 U_c^3 \quad \text{ёки} \quad C_d = b_1 - 3b_3 U_c^2 \quad (4.26)$$

орқали ифодалаш мумкин.

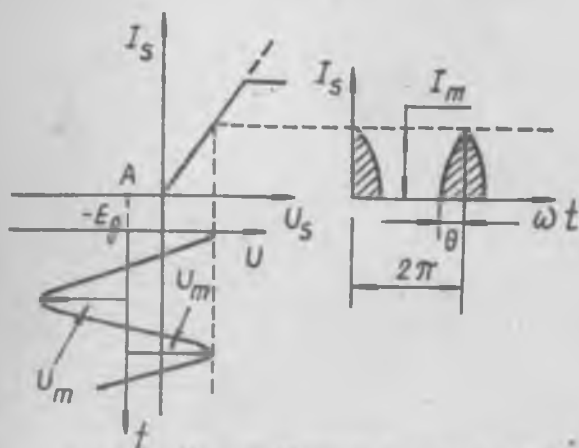
Чизиқли бўлмаган элемент характеристикасини апроксимациялашда унга таъсир этувчи сигнал амплитудасининг катталиги катта аҳамиятга эга. Шунга кўра иккита хусусий ҳол ажратилади: кичик ва катта амплитудали сигнал ҳоллари. Биринчи ҳолда сигнал амплитудаси



4.1- расм. Чизиқли бўлмаган элемент характеристикасини тўғри чизиқ кесмалари билан алмаштириш.

характеристиканинг кичик соҳасини эгаллайди ва характеристикани апроксимациялашда (4.2) полиномнинг (энг кўпи билан) бешинчи даражали ҳади билан чегараланилади. Иккинчи ҳолда сигнал амплитудаси характеристиканинг етарлича катта қисминини қоплайди. Шунинг учун

характеристиканинг кичик эгрилигини ҳисобга олинмайди ва уни тўғри чизиқ кесмалари билан алмаштирилади (4.1-расм). Бу ҳолда аналитик ҳисоблаш мураккаб бўлади, чунки (4.2) полином ташкил этувчиларининг юқори тартибли ҳадларини ҳам ҳисобга олиш зарур бўлади. Лекин график усулда ҳисоблашга ўтиш текширишни соддалаштиради. Уни *Берг усули* деб аталади.



4.2-расм. Чизиқли бўлмаган занжирдан катта амплитудали сигнал ўтиши.

Берг усулининг моҳияти қуйидагидан иборат. Чизиқли бўлмаган занжирга гармоник сигнал таъсир этганда, занжирдаги ток косинусоидал импульслар кетма-кетлигидан иборат бўлади (4.2-расм). Уларнинг катталигини токнинг I_m амплитуда қиймати ва θ кесиш бурчаги орқали ифодалаш қулай. Элементдан ток ўтиш вақтнинг ярмига мос келадиган бурчак *кесиш бурчаги* дейилади. Шунга қўра токнинг оний қиймати қуйидагича ифодаланади:

$$I_s(t) = \frac{I_m}{1 - \cos \theta} (\cos \omega t - \cos \theta) \quad (4.3)$$

Бунда θ — кесиш бурчаги.

Бу ифодани Фурье қаторига ёйсақ, занжирдаги токнинг спектри ҳосил бўлади. Функция жуфт бўлгани учун спектр косинусоидал ташкил этувчилардан ташкил топади:

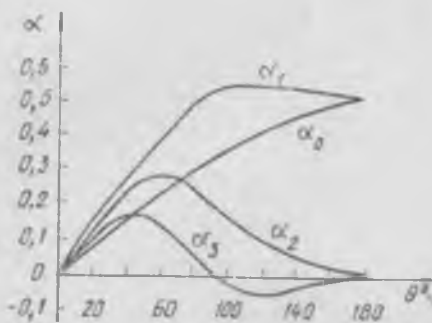
$$I_s(t) = I_{m0} + I_{m1} \cos \omega t + I_{m2} \cos 2\omega t + \dots \quad (4.4)$$

Унда:

$$\begin{aligned}
 I_{m0} &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\theta}^{\theta} I_s(t) d(\omega t) = I_m \frac{\sin \theta - \theta \cdot \cos \theta}{\pi(1 - \cos \theta)} \\
 I_{m1} &= \frac{1}{\pi} \int_{-\theta}^{\theta} I_s(t) \cos \omega t d(\omega t) = I_m \frac{\theta - \sin \theta \cdot \cos \theta}{\pi(1 - \cos \theta)} \\
 &\dots \dots \dots \\
 I_{mn} &= \frac{1}{\pi} \int_{-\theta}^{\theta} I_s(t) \cos n \omega t d(\omega t) = I_m \frac{2[\sin n\theta \cdot \cos \theta - n \sin \theta \cdot \cos n\theta]}{n \pi(n^2 - 1)(1 - \cos \theta)}
 \end{aligned} \quad (4.5)$$

(4.5) ифодани умумлаштириш учун ўзгармас ва ўзгарувчан гармоникалар коэффиценти деган катталиқ киритилади. У ташкил этувчилар амплитудасини токнинг амплитуда қийматига нисбати кўринишида аниқланади:

$$\begin{aligned}
 \alpha_0 &= \frac{I_{m0}}{I_m} = \frac{1}{\pi} \frac{\sin \theta - \theta \cdot \cos \theta}{1 - \cos \theta} & \text{— ўзгармас ташкил этувчи коэффиценти} \\
 \alpha_1 &= \frac{I_{m1}}{I_m} = \frac{1}{\pi} \frac{\theta - \sin \theta \cdot \cos \theta}{1 - \cos \theta} & \text{— 1-гармоника коэффиценти} \\
 &\dots \dots \dots \\
 \alpha_n &= \frac{I_{mn}}{I_m} = \frac{2}{\pi} \frac{\sin n\theta \cdot \cos \theta - n \sin \theta \cdot \cos n\theta}{n(n^2 - 1)(1 - \cos \theta)} & \text{— } n\text{-гармоника коэффиценти}
 \end{aligned} \quad (4.6)$$



4.3- расм. Берг коэффицентларининг кесиш бурчагига болиқлиги.

Бу коэффицентлар Берг коэффицентлари деб аталади ва катталиги кесиш бурчагига боғлиқ бўлади. У 4.3-расмда кўрсатилган. Расмга кўра ҳар бир ташкил этувчи — гармониканинг нормаллашган токи ўзининг максимал қийматига кесиш бурчагининг бирор оптимал қиймати-

дагина эришади. Уни қуйидагича ифодалаш мумкин:

$$\theta_n = \frac{120}{n} \text{ [град.]} \quad (4.7)$$

Чунки 1—гармониканинг максимал қиймати (α) кесиш бурчагининг 120° қийматига тўғри келади.

4.3. Сигналнинг чизиқли бўлмаган занжирдан ўтиши

Чизиқли занжирлардан фарқли ўлароқ чизиқли бўлмаган занжирлар частотани органик ўзгартиш хусусиятига эга. Бунинг маъноси шуки, занжирдаги токнинг ўзгариши таъсир этадиган сигналнинг ўзгариш қонунига боғлиқ бўлмайди. Занжирнинг киришига гармоник тебраниш таъсир этганда ҳам унинг чиқиш катталиклари гармоник бўлмайди ва, умумий ҳолда, ўзгармас ва ўзгарувчан (кириш сигнали частотасига каррали бўлган частотали) ташкил этувчилар йиғиндисидан ташкил топади. Бу ташкил этувчиларни ё Фурье коэффициентларини ҳисоблаш йўли билан, ёки занжирдаги токни кўрсаткичли полином орқали апроксимациялаш йўли билан аниқлаш мумкин. Бунга ишонч ҳосил қилиш учун қуйидаги мисолни кўрайлик.

Чизиқли бўлмаган занжир киришига гармоник тебраниш $U = U_m \cdot \sin \omega t$ таъсир этаётган бўлсин. Агар занжир характеристикаси (4.2) полином орқали апроксимация қилинган десак, занжирдаги ток қуйидагича бўлади:

$$I = a_0 + a_1 U_m \cdot \sin \omega t + a_2 U_m^2 \cdot \sin \omega t + a_3 U_m^3 \sin^3 \omega t + \dots \quad (4.8a)$$

Бунда

$$\sin^2 \omega t = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \cos 2\omega t \quad \text{ва} \quad \sin^3 \omega t = \frac{3}{4} \sin \omega t - \frac{1}{4} \sin 3\omega t$$

эканини ҳисобга олсак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$I = \left(a_0 + \frac{1}{2} a_2 U_m^2 + \dots \right) + \left(a_1 U_m + \frac{3}{4} a_3 U_m^3 + \dots \right) \sin \omega t - \left(\frac{1}{2} a_2 U_m^2 + \dots \right) \cos 2\omega t - \left(\frac{1}{4} a_3 U_m^3 + \dots \right) \sin 3\omega t + \dots \quad (4.8b)$$

(4.8b) нинг биринчи қавс ичидаги ифодаси ўзгармас ташкил этувчи токни ифодаласа, қолган қавслар час-

тотаси каррали бўлган ўзгарувчан ташкил этувчиларни кўрсатади.

Исбот қилиш мумкинки, агар занжир киришига гармоник бўлмаган тебраниш таъсир этса, ҳар бир ташкил этувчига мос келадиган ва (4.8 б) ифода билан аниқланадиган ташкил этувчилар билан бир қаторда яна

$$\omega_k = n\omega_1 \pm m\omega_2 \pm p\omega_3 + \dots$$

частотали ташкил этувчилар ҳам ҳосил бўлади. Улар *комбинацион ташкил этувчилар* деб аталади; ω_k эса, *комбинацион частота* дейилади. Унда $n, m, p = 1, 2, 3 \dots$ — натурал сонлар; $\omega_1, \omega_2, \omega_3 \dots$ — кириш сигнали ташкил этувчиларнинг частотаси.

Масалан, чизиқли бўлмаган занжирга бир вақтда иккита гармоник тебраниш $U_1 = U_{m1} \sin \omega_1 t$ ва $U_2 = U_{m2} \sin \omega_2 t$ таъсир этса, ундаги ток қуйидагича ифодаланади:

$$I = a_0 + a_1 U_{m1} \sin \omega_1 t + a_1 U_{m2} \sin \omega_2 t + a_2 U_{m1}^2 \sin^2 \omega_1 t + a_2 U_{m2}^2 \sin^2 \omega_2 t + 2a_2 U_{m1} U_{m2} \sin \omega_1 t \sin \omega_2 t + \dots \quad (4.9a)$$

Агар тригонометрик формулалар асосида алмаштириш ўтказсак, (4.9 а) ифода қуйидаги кўринишга келади;

$$I = \left(a_0 + \frac{1}{2} a_2 U_{m1}^2 + \frac{1}{2} a_2 U_{m2}^2 + \dots \right) + (a_1 U_{m1} + \dots) \sin \omega_1 t + (a_1 U_{m2} + \dots) \sin \omega_2 t - \left(\frac{1}{2} a_2 U_{m1}^2 + \dots \right) \cos 2\omega_1 t - \left(\frac{1}{2} a_2 U_{m2}^2 + \dots \right) \cos 2\omega_2 t + (a_2 U_{m1} \cdot U_{m2} + \dots) \cos (\omega_1 - \omega_2) t - (a_2 U_{m1} U_{m2} + \dots) \cos (\omega_1 + \omega_2) t + \dots \quad (4.9б)$$

Демак, чизиқли бўлмаган занжирлар кенг маънодаги частоталарни ўзгартиш хусусиятига эга. Бирор частотавий филтр ёрдамида ўзгармас ёки ўзгарувчан ташкил этувчилардан кераклисини ажратиш олиш мумкин.

Чизиқли бўлмаган занжирларнинг бу хусусияти қатор радиотехник масалаларни ҳал қилиш имконини беради. Уларга ўзгарувчан токни тўғрилаш, частоталарни кўпайтириш, модуляциялаш, детекторлаш ва бошқалар каби физик жараёнларни кўрсатиш мумкин.

Чизиқли бўлмаган занжирдан тебраниш узатилганда янги ташкил этувчиларнинг ҳосил бўлиши занжир чиқишидаги тебраниш шаклининг бузилишига олиб келади. Улар *чизиқли бўлмаган бузилишлар* деб аталади

ва сон жиҳатдан *чизиқли бўлмаган бузилишлар* коэф-
фициенти орқалн ифодаланади:

$$\gamma = \frac{\sqrt{I_{m2}^2 + I_{m3}^2 + \dots + I_{mn}^2}}{I_{m1}} \quad (4.10)$$

Бунда I_{m1} — биринчи ташкил этувчининг амплитудавий (ёки эффектив) қиймати.

$I_{m1}, I_{m2}, \dots$ — юқори частотали ташкил этувчи (гармоника)-ларнинг амплитудавий (ёки эффектив) қийматлари.

Ташкил этувчилардан асосий гармоника — I ташкил этувчининг амплитудаси энг катта бўлади ва радиотехник алмаштиришларда асосий ролни ўйнайди.

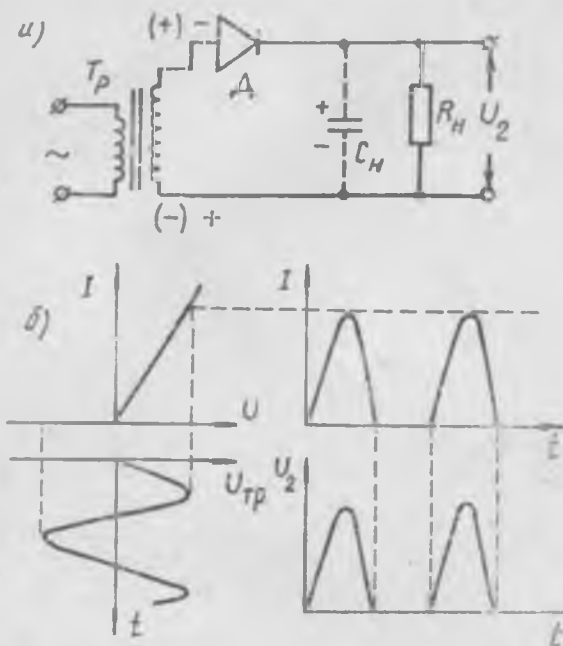
4.4. Ўзгарувчан токни тўғрилаш

Чизиқли бўлмаган занжир ёрдамида ток спектрида ўзгармас ташкил этувчини ҳосил қилиш ва уни ажратиб олиш жараёни *ўзгарувчан токни тўғрилаш* деб аталади. Уни амалга оширувчи қурилма (чизиқли бўлмаган занжир) *тўғрилагич* дейилади.

Демак, тўғрилаш жараёнини амалга ошириш учун фақат токнинг ўзгармас ташкил этувчисига эга бўлган чизиқли бўлмаган занжиргина яроқли бўлар экан. Ундан ташқари, тўғрилаш эффекти етарли бўлиши учун бу ўзгармас ташкил этувчи ток катта бўлиши керак. Бундай хусусиятга таркибида вентиль хусусиятига эга бўлган элемент қатнашувчи чизиқли бўлмаган занжир эга бўлади. Вентиль хусусиятга эга элементга мисол қилиб лампавий ва ярим ўтказгичли диодларни, газотрон, тиратрон ва бошқа элементларни кўрсатиш мумкин. Шунинг учун тўғрилагичлар ана шу элементларда йиғилади.

Тўғрилашда занжирга таъсир этувчи тебраниш (кириш кучланиши) етарлича катта амплитудага эга бўлгани учун тўғриловчи элемент вольт-ампер характеристикаси тўғри чизиқлар кесмасидан иборат деб олинади (4.1-расм).

Тўғрилаш схемаси икки хил — битта ва иккита ярим даврли бўлади. Бизга трансформаторнинг иккиламчи чулғами билан кетма-кет уланган Д диод ва R_n резистордан тузилган занжир берилган бўлсин (4.4 а-расм; конденсаторсиз). Агар трансформаторга ўзгарувчан



4.4- расм. Битта ярим даврли тўғрилаш схемаси (а) ва унинг ишлаш принципи (б).

кучланиш берилса, иккиламчи чулғам кучланишининг мусбат ярим даври тўғри келганда диод очилиб, занжирда ток ҳосил бўлади. Кучланишнинг манфий ярим даврида диод ёпилиб, занжирдан ток ўтмайди. Унинг график тасвири 4.4 б- расмда кўрсатилган (тескари ток ҳисобга олинмаган). Демак, занжирдаги ток ва чиқиш кучланиши узлукли бўлади. Бундай ток ва кучланиш *пульсланувчи ток* ёки *кучланиш* деб аталади.

Демак, қўрилган схемада ток кириш кучланишининг мусбат (+) ярим даврларидагина ҳосил бўлади. Шунинг учун бу схема *битта ярим даврли тўғрилаш схемаси* дейилади. Унинг асосида тузилган тўғрилагич эса, мос равишда, битта ярим даврли тўғрилагич бўлади.

Радиоқурилмаларда пульсланувчи ток ёки кучланишдан фойдаланиш мумкин эмас. Шунинг учун пульсланишни йўқотиш — текислаш зарур. Бунинг учун

тача қиймати. Нагрузкадаги кучланишнинг пульсланиш катталиги ($\Delta U_{\text{фрт}}$) C_n , R_n ва R_l катталиклар орасидаги муносабатга боғлиқ. Хусусий ҳолда, R_n резисторнинг қаршилиги кичрайтирилса, чиқиш кучланишининг миқдори камайиб, унинг пульсланишининг абсолют қиймати ортади. Аксинча, R_n резисторнинг қаршилиги ортса, чиқиш кучланиши ортиб, унинг пульсланиши камаяди. Сабаби қаршилиқ кичрайса, зарядсизланиш токи катта ва конденсатордаги қолдиқ кучланиш кичик бўлади. Аксинча, R_n катта бўлса, зарядсизланиш токи кичик бўлиб, конденсатордаги қолдиқ кучланиш катта бўлади. Натижада диод трансформатор кучланишининг катта қийматларида очилади. Шунга кўра R_n резисторнинг қаршилиги ортиши билан диоддан ток ўтиш вақти қисқариб, чиқиш кучланишининг $\Delta V_{\text{фрт}}$ пульсланиши кичрайиб боради.

Шуни айтиш керакки, трансформатор кучланишининг манфий ярим даврларида диодга қўйилган кучланиш $U_m + U_c$ қийматга эришади. Бу кучланиш *тескари кучланиш* деб аталади. Тўғрилагичларни ясагандә диод шу кучланишга чидайдиган қилиб танланиши лозим. Демак, токнинг пульсланиш даражаси кесиш бурчагига боғлиқ бўлади. Кесиш бурчаги кичрайиши билан пульсланиш ҳам кичрайиб боради. Иккинчи томондан, кесиш бурчаги кичрайиши билан тўғрилагичнинг фойдали иш коэффициенти ортади. Сабаби бунда диодга кам юк тушади ва у осонроқ ишлайди. Шунинг учун унинг энергия узатиш қобилияти ортади.

Битта ярим даврли тўғрилаш схемасида ўзгарувчан ток манбаи энергиясининг фақат бир қисмидангина фойдаланилади. Ундан тўлиқ фойдаланиш учун *иккита ярим даврли тўғрилаш схемаси* тузилади. У иккита битта ярим даврли тўғрилаш схемасининг кетма-кет уланишидан иборат. Улардан бири трансформатор кучланишининг биринчи ярим даврида ишласа, иккинчиси — иккинчи ярим даврида ишлайди.

Иккита ярим даврли тўғрилаш схемаси асосида яратилган тўғрилагичнинг принципиал схемаси ва чиқиш катталикларининг вақт диаграммаси 4.6-расмда кўрсатилган. Ундан кўрнадикки, схеманинг ишлаши худди битта ярим даврли тўғрилаш схемасининг ишлаши каби бўлади. Лекин чиқиш кучланишининг пульсланиш частотаси икки марта ортиқ бўлиб, унинг амплитудаси кичик бўлади. Сабаби конденсаторнинг R_n ре-

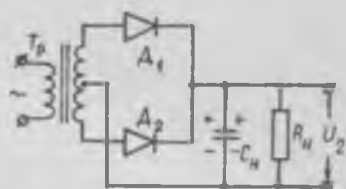
зистор орқали заряд-сизланнши учун камроқ вақт талаб қилинади. Натижада ундаги қолдиқ кучланиш катта бўлади.

Демак, тўғрилаш схемалари фақат икки хил бўлади. Тўғрилагичлар ана шу схемалар асосида ясалади. Лекин унда чизиқли бўлмаган элемент нагрузка резисторига нисбатан турли усулда уланиши мумкин. Масалан, шулардан бир турни 4.7-расмда кўрсатилган. У *кўприксимон* схема бўлиб, Греc схемаси деб аталади. Унинг асосини иккита ярим даврли тўғрилаш схемаси ташкил этади.

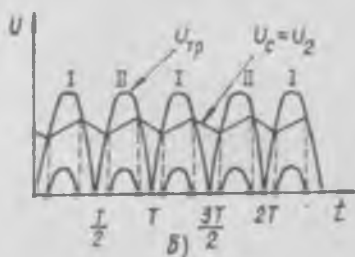
Трансформатор кучланишнинг биринчи ярим даврида D_1 ва D_3 диодлар ишласа, иккинчи ярим даврида — D_2 ва D_4 диодлар ишлайди.

Греc схемасининг асосий афзалликлари шундаки, тўғриланган ток амплитудасининг пульсланиши етарлича кичик бўлади. Ундан ташқари, ўрта нуқтали трансформаторга ҳожат қолмайди. Ҳар бир диодга тўғри келувчи тескари кучланиш қиймати трансформатор кучланишининг амплитуда қийматидан ортмайди.

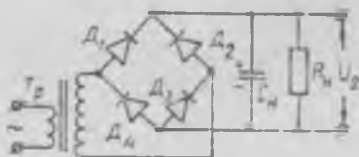
Греc схемасининг камчилиги шундаки, диодлар кетма-кет улангани учун тармоқнинг тўлиқ қаршилиги ортади ва кўпроқ энергия сочади.



а)



4.6- расм. Иккита ярим даврли тўғрилаш схемаси (а), тўғриланган ток ва кучланишнинг вақт диаграммаси (б).



4.7- расм. Кўприксимон схема.

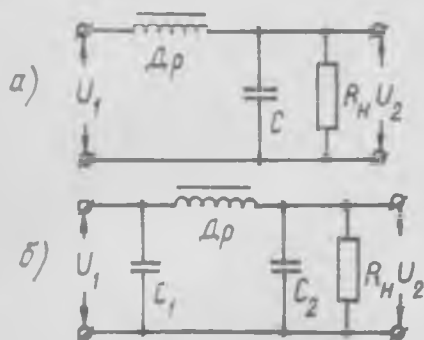
4.5. Текисловчи филътрлар

Тўғриланган ток ёки кучланиш амплитудасининг пуъсланиши улар спектрида ўзгармас ташкил этувчи билан бир қаторда каррали частотага эга бўлган ўзгарувчан ташкил этувчилар мавжудлигидан келиб чиқади. Буига ишонч ҳосил қилиш учун тўғриланган кучланишни Фурье қаторига ёйиш керак. Масалан, нккита ярим давр даврли тўғрилаш схемасининг чиқиш кучланиши қуйидагича ифодаланади:

$$U_2 = \frac{2}{\pi} U_m - \frac{4U_m}{3\pi} \cos 2\omega t - \frac{4U_m}{15\pi} \cos 4\omega t - \dots$$

U_m — трансформаторнинг иккиламчи чўлғамидаги кучланиш амплитудаси.

4.4-§ да ўзгармас ташкил этувчи ток (кучланиш) ни ажратиб олиш учун нагрузка резисторига параллель қилиб конденсатор уланишинн кўрдик. Лекин бу кўп ҳолларда ё етарли бўлмайди, ёки бутунлай яроқсиз бўлади. Шунинг учун ўзгармас ташкил этувчинн ажратиб олишда махсус занжирлар — текисловчи филътрлардан фойдаланилади. Уларнинг вазифаси ток ёки кучланишнинг ўзгарувчан ташкил этувчиларинн ютиб қолишдан иборат. Лекин улар иложи борича ўзгармас ташкил этувчи ток ёки кучланиш миқдорини камайтирмаслиги керак. Шунинг учун текисловчи филътрлар асосан реактив қаршиликли элементлар — индуктивлик ғалтаги ва конденсаторларда тузилади.



4.8- расм. Текисловчи Г — симон (а) ва П — симон (б) филътрлар.

Элементларнинг ула-нишига қараб текисловчи филътрлар — «Г — симон» ва «П — симон» бўлади. Уларнинг схемаси 4.8- расмда кўрсатилган. Иккала ҳолда ҳам индуктивтик ғалтаги — дросель (D_r) дан токнинг ўзгармас ташкил этувчисн кам қаршиликка учраган ҳолда ўтади. Конденсаторлар эса, ўзгармас токни ўтказмайди. Натижа-

да R_n резисторда ўзгармас кучланиш ҳосил бўлади. Унинг ўзгаришсиз қолиши учун токнинг ўзгарувчан ташкил этувчиси дросселда ютилиб қолиб, R_n нагрузкада кучланиш тушувини ҳосил қилмаслиги керак. Бу ҳол дроссель қаршилиги конденсатор қаршилигидан жуда катта бўлганда содир бўлади:

$$\omega_n L \gg \frac{1}{\omega_n C} \quad \text{ва} \quad \frac{1}{\omega_n C} \ll R_n \quad (4.11a)$$

Бунда ω_n — ўзгарувчан ташкил этувчиларнинг энг кичик частотаси. Бу шарт бажарилганда ўзгарувчан ташкил этувчилар асосан индуктивлик ғалтагида энг кўп потенциал тушувини ҳосил қилади ва унинг жуда оз қисми конденсаторга тўғри келади.

Демак, текисловчи фильтр ўзгарувчан ташкил этувчиларга нисбатан кучланиш бўлгичи вазифасини бажарар экан.

«П-симон» фильтрлар (4.8 б-расм) нинг ишлаши «Г-симон» фильтрларникидан фарқ қилади. Лекин қулайлик учун уни икки босқичли фильтрлаш деб қараш мумкин. Биринчи босқичда C_1 конденсатор нагрузка резисторига параллель уланган конденсатор (4.5-расм) каби ишласа, иккинчи босқич — «Г — симон» филтрни ташкил этади. Шунинг учун (4.11 а) тенгсизлик қуйидагича ифодаланиши керак:

$$\omega_n L \gg \frac{1}{\omega_n C_2} \quad \text{ва} \quad \frac{1}{\omega_n C_2} \ll R_n \quad (4.11б)$$

Кўпинча «П — симон» фильтрларда $C_1 = C_2 = C$ қилиб олинади.

Демак, «П-симон» фильтрлар «Г-симон» филтрларга қараганда сифатлироқдир. Лекин тўғрилагич элементида токнинг кескин ўзгаришлари кузатиладиган бўлса, «П-симон» филтрдан фойдаланиш мумкин эмас. Чунки C_1 сизим токни ўтказиб юборади. Бундай ҳолларда фақат «Г-симон» филтр ишлатилади.

Юқори кучланишли (4—5 кВ дан ортиқ) қурилмаларда ва айрим кичик кучланишли қурилмаларда дроссель ўрнига резистор ишлатилади. Шунда тўғрилагич схемаси соддалашиб, унинг оғирлиги камаяди.

4.6. Содда стабилизаторлар

Радиоэлектрон қурилмаларнинг бир меъёрда ишлаши учун ўзгармас ток манбаларидан олинadиган ток кучи ёки кучланиш қиймати катта аниқлик билан ўзгаришсиз бўлиши керак. Бу қурилмаларда манба вази-фасини асосан тўғрилагичлар бажаради. Шунинг учун улардан олинadиган ток ёки кучланиш кўпинча қўйил-ган талабга жавоб бермайди. Тўғрилагичдан олинadиган кучланишнинг қиймати ўзгаришсиз бўлиши учун икки шарт, биринчидан, тўғриланадиган кучланиш қий-мати ва, иккинчидан, тўғрилагич нагрузкасининг ўзга-ришсиз бўлиши талаб қилинади. Аниқки, бу шартлар-нинг иккаласи бир вақтда бажарилиши жуда қийин. Шунинг учун кучланиш ёки ток кучининг қийматини бир меъёрда тутиб турувчи махсус қурилмадан фойда-ланилади. Улар ток кучи ёки кучланиш стабилизатори деб аталади.

Ток кучи ёки кучланишнинг қийматини бир меъёр-да тутиб туриш жараёни *стабиллаш* деб аталади. У чизиқли бўлмаган занжирда амалга оширилади. Ста-билловчи чизиқли бўлмаган элементнинг турига қараб стабилизаторлар содда ва мураккаб стабилизаторларга ажратилади.

Содда стабилизаторларда стабилловчи элемент ва-зифасини айрим газоразряд асбоблар ёки терморезис-торлар бажарса, мураккаб стабилизаторларда элект-рон асбоблар (электрон лампа ёки транзисторлар) бажаради. Шунинг учун мураккаб стабилизаторлар *электрон стабилизаторлар* деб ҳам аталади.

Умуман содда ва мураккаб стабилизаторларнинг схе-малари хилма-хил бўлади ва турлича синфларга ажра-тилади. Масалан, стабилланадиган катталик турига қараб стабилизаторлар ўзгармас ёки ўзгарувчан ток ва кучланиш стабилизаторларига бўлинса, схемасининг турига қараб — кетма-кет, параллель ва комбинация-ланган стабилизаторларга ажратилади.

Стабилизаторлар ишининг сифати *стабиллаш коэф-фициенти* деб аталувчи катталик орқали баҳоланади.

Идеал стабилизаторларнинг стабиллаш коэффици-ентлари чексизга тенг бўлади, яъни уларда юз фоизли стабиллаш ҳосил бўлади. Реал стабилизаторларда эса, стабиллаш жараёни юз фоизли бўлмайди. Стабильза-

тор параметрларидан яна бири унинг чиқиш қаршили-
ги ҳисобланади:

$$R_{\text{чик}} = \left. \frac{dU_2}{dI_2} \right|_{U_1 = \text{const}}$$

Энергетик жиҳатдан стабилизаторнинг тежамкорли-
ги фойдални иш коэффициентининг катталиги билан ба-
ҳоланади. У нагрузкада ажраладиган чиқиш ва кириш
қувватлари номинал қийматларининг нисбати кўрини-
шида аниқланади:

$$\eta = \frac{P_{\text{чи}}}{P_{\text{ки}}}$$

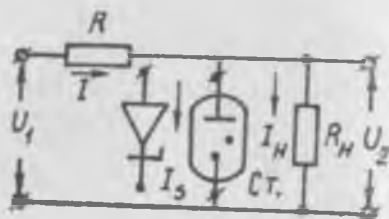
Ўзгармас кучланишни стабиллаш учун шундай чи-
зиқли бўлмаган элемент бўлиши керакки, ундаги по-
тенциал тушуви ўтадиган токка боғлиқ бўлмасин. Бош-
қача қилиб айтганда, чизиқли бўлмаган элементнинг
характеристикаси ўсувчан чизиқли қисмга эга бўлиши
керак. Ярим ўтказгичли (3.10 б-расм) ва газларда раз-
ряд ҳодисаси асосида ишловчи стабилитронлар (4.9-
расм) ана шундай характеристикага эга.

Газоразряд стабилитрон кичик босимли инерт газ
тўлатилган шиша баллон кўринишида бўлади. Унинг
ичига икки электрод — анод ва катод жойлаштирила-
ди. Катод катта юзага эга бўлиб, одатда цилиндрсимон
шаклда ясалади ва ўқи бўйича анод сими тортилади.
Инерт газ сифатида аргон, неон ва бошқа газ аралаш-
маси ишлатилиши мумкин. (Стабилитронларнинг като-
ди қиздирилмайди).

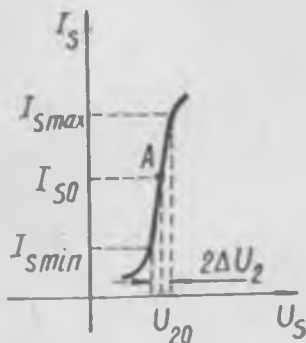
Стабилитронлар разряд турига қараб тутама ёки
тож разрядли бўлади. Тож разрядли стабилитронларда
инерт газ ўрнига водород газидан фойдаланилади. Улар
юқорн (300÷1000 В) кучланишли қурилма бўлиб, ки-
чик (бир неча ўн микроампер) тоқларда ишлайди.

Амалда тутама разряд асосида ишлайдиган стаби-
литронлардан кенг фойдаланилади. Уларда разряд
вақтида кучланишнинг кичик ўзгариши жуда катта ток
ўзгаришига сабаб бўлади, яъни кучланиш токка боғ-
лиқ бўлмай қолади (4.9-расм).

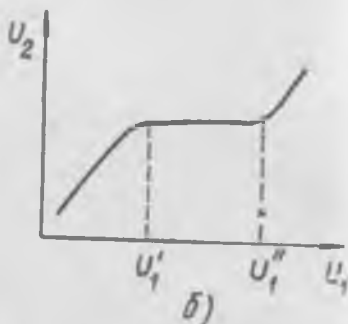
Стабиллаш схемасида стабилитрон нагрузка резис-
торига параллель қилиб уланади. Шунинг учун кириш
кучланиши ўзгаришларини ютиб қолиш учун у билан
кетма-кет қилиб R резистор уланиши керак. У *сўнди-*
рувчи ёки *балласт қаршилиқ* деб аталади (4.10 а-расм).



а)



4.9- расм. Стабилитроннинг вольт-ампер характеристикаси.



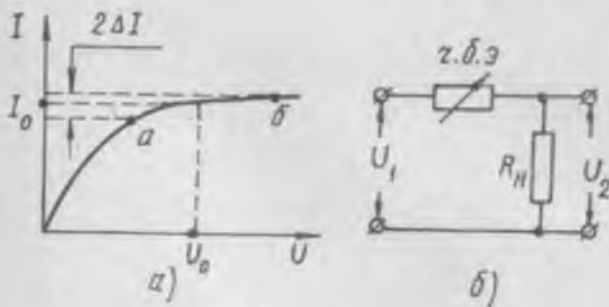
б)

4.10- расм. Ўзгармас кучланиш стабилизатори: а—принципиал схема, б— стабиллаш графиги.

Агар кириш кучланиши U_1 орта бошласа, стабилитрондаги ток кичик бўлгани учун чиқиш кучланиши U_2 ҳам орта бошлайди. Кириш кучланиши U_1' қийматга етгач, стабилитроннинг ички қаршилиги камаяди ва **катта ток** ўтади. Натижада R_n резистор шунтланиб, умумий қаршилик доимий бўлиб қолади. Шунга кўра чиқиш кучланиши ўзгармас бўлиб қолади (4.10 б-расм). Кириш кучланишининг ортиқча қиймати R балласт резисторда сўндирилади.

Ўзгармас токни стабиллаш учун шундай чизиқли бўлмаган элементдан фойдаланиш керакки, ундан ўтувчи ток қўйилган кучланишга боғлиқ бўлмасин, яъни пасаяувчи характеристикали элемент бўлиши керак (4.11 а-расм). Шунинг учун ишлаш вақтида чизиқли бўлмаган элементнинг ички қаршилиги етарлича катта бўлади.

Стабилловчи элемент стабиллаш схемасида нагзука резистори билан кетма-кет уланади ва сўндирувчи қаршилик вазифасини бажаради (4.11 б-расм). Эле-



4.11- расм. Ўзгармас токни стабилловчи элементнинг воль-т ампер характеристикаси (а) ва стабиллаш схемасига уланиши (б).

мент характеристикасининг тўғри чизиқли қисмида (4.11 а-расмда (а — б) оралиқ) кучланиш ортиши билан унинг ички қаршилиги ҳам орта боради ва нагрукадан ўтадиган ток деярли ўзгаришсиз қолади; кириш кучланишининг ўзгариши чизиқли бўлмаган элементда ютилиб қолади. Юз фоизли стабиллаш бўлиши учун элементнинг ички қаршилиги чексиз катта бўлиши керак. Лекин унинг бўлиши мумкин эмас, чунки реал элементларнинг ички қаршилиги чекли қийматли бўлади.

Стабиллашнинг сифати ички қаршиликнинг инерцияси — ўзгара олиш тезлиги билан боғлиқ бўлади. Тўйиниш режимда ишловчи лампавий диод ва бареттор деб аталувчи элемент шундай хусусиятга эга бўлади.

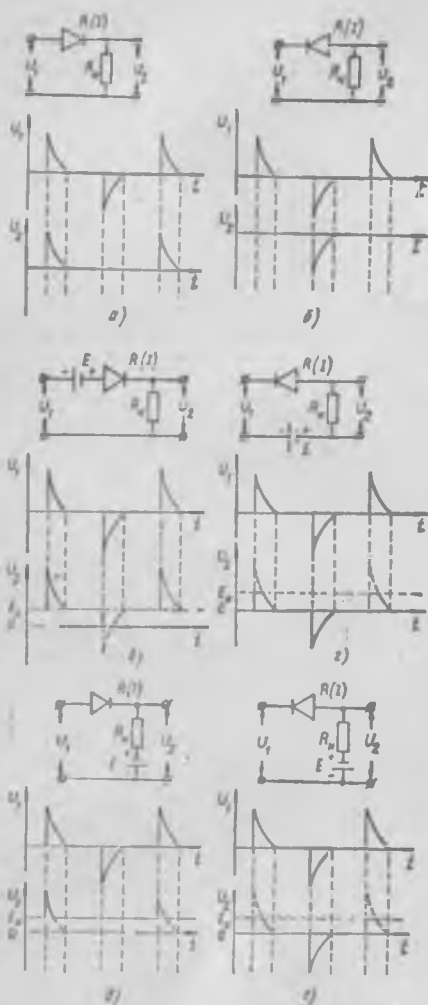
Бареттор ичида темир ўзаги бўлган ва водород буғи тўлдирилган шиша найдан иборат. Темир ўзак учларига қўйилган кучланиш ортиши билан қаршилиги ҳам орта боради. Бу боғланиш кучланиш ўзгаришининг бирор оралиғида деярли мутаносиб бўлади, яъни элементдан ўтувчи ток деярли ўзгаришсиз қолади (4.11 а-расм). Бареттор инерциал элемент бўлгани учун кучланишнинг ўзгариши жуда суст бўлган ҳоллардагина фойдаланиш мумкин.

4.7. Амплитудаларни чеклаш. Диодли чеклагичлар

Занжирга таъсир этувчи сигнал амплитудасининг бирор қисмини кесиб ташлаш жараёни *амплитудаларни чеклаш* деб аталади. Уни амалга оширувчи қурилма амплитуда чеклагичи ёки *чеклагич* деб аталади.

Чеклагичда чиқиш сигналининг шакли бирор сатҳгача кириш сигнали шакли билан мос тушади, сўнгра у

ўзгармас ёки кам ўзгарадиган бўлиб қолади. Чиқиш сигналнинг кириш сигнали шакли билан мос келадиган қиймати чеклаш чегараси (остонаси) ёки чеклаш сатҳи — баландлиги деб аталади.



4.12- расм. Кетма-кет диодли чеклагичлар ва уларнинг ишлаши.

Чеклаш жараёнида кириш сигналнинг амплитудаси ё қуйи томондан, ё юқори томондан чекланиши мумкин. Шунга қараб чеклаш ё қуйидан (минимум бўйича), ё юқоридан (максимум бўйича) деб аталади. Бир вақтда ҳам қуйидан, ҳам юқоридан чеклаш эса, икки ёқлама чеклаш бўлади.

Амплитудаларни чеклаш турли мақсадларда қўлланилади. Масалан:

— гармоник тебранишдан тўғри бурчакли, учбурчакли ва бошқа шаклдаги импульсларни ҳосил қилишда;

— сигналларнинг максимал ёки минимал амплитудасини чегаралашда;

— амплитудаси бирор қийматдан катта бўлган сигналларни ажратиб олишда;

— импульс сигналларининг бирор

қутби (мусбат ёки манфий)ни ажратиб олишда;

— давом этиш вақти жуда қисқа бўлган ўткир импульсларни ҳосил қилишда ва бошқалар.

Амплитудаларни чеклаш жараёни чизиқли бўлмаган жараён бўлгани учун чеклагичлар чизиқли бўлмаган занжир бўлиб ҳисобланади.

Ҳозирда чеклагичларнинг жуда кўп турлари мавжуд. Улар чизиқли бўлмаган элементнинг тури ва характикасига қараб, қандай мақсадга хизмат қилишига ва жуда кўп бошқа белгиларига қараб синфларга ажратилади ва турлича номлар билан юритилади.

Диодли чеклагичлар схемаси икки хил бўлади: кетма-кет ва параллель. Кетма-кет схемада диод нагрузка резистори билан кетма-кет уланади ва сундирувчи қаршилиқ вазифасини бажаради. Параллель схемада эса, у нагрузка резистори билан параллель уланади ва автоматик шунт вазифасини бажаради. 4.12 а-расмда диодли чеклагичнинг кетма-кет схемаси кўрсатилган. Агар нагрузка резисторининг қаршилиги етарлича бўлса мусбат импульслар учун занжирдаги токнинг оний қиймати

$$I = \frac{U_1}{R_n + R(I)}$$

бўлади. Чунки кучланишнинг мусбат қийматларидагина $R(I)$ — диоднинг тўғри ўтиш қаршилиги чекли бўлади ва чиқиш кучланиши $R_n \gg R(I)$ бўлгани учун $U_2 \approx IR_n = \frac{R_n}{R_n + R(I)} U_1 \approx U_1$ деб қаралиши мумкин.

Манфий импульслар учун $R(I) = R_{\text{теск}}$. Агар $R_{\text{теск}} \gg R_n$ бўлса, тескари токни ҳисобга олмаслик мумкин. Шунга кўра кўрилган схемада кириш импульсларининг амплитудаси қуйи томондан ноль баландликда чекланади.

Агар схемадаги диоднинг уланиш йўналиши ўзгартрилса (4.12-б-расм), занжирдаги токнинг йўналиши ўзгаради ва амплитуда ноль баландликда юқоридан чекланади.

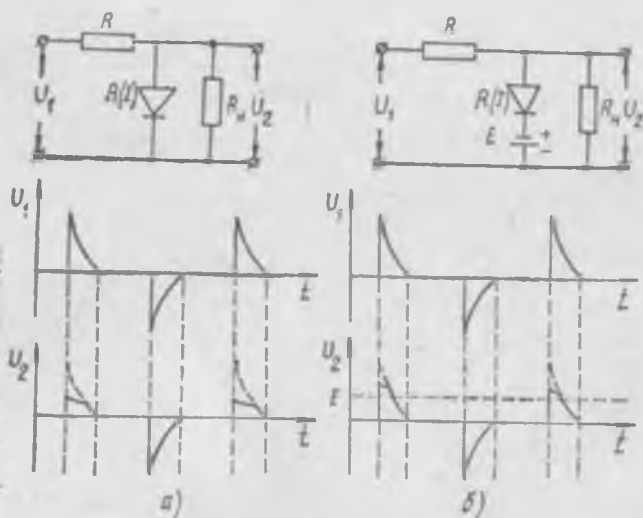
Демак, бу схемалар импульсларнинг бирор қутблсини ажратиш учун хизмат қилади.

Чеклаш баландлигини нолдан фарқли қилиш учун чеклагич схемасига қўшимча ўзгармас ток манбаи киритилади. Унинг уланиш ўрнига, қутбланишига ва кучланишининг катталигига қараб диоднинг очилиб ток

Ўтказиш хусусияти ўзгаради. Масалан, 4.12 в-расмда кўрсатилган схемада E манба диоднинг анод занжирига мусбат қутби анодга тўғри келадиган қилиб уланган. Шунинг учун кириш импульслари бўлмаганда ҳам диоддан ток ўтиб туради ва нагрузка резисторида E_0 кучланиш мавжуд бўлади. Агар шунда занжир киришига мусбат импульслар таъсир этса, занжирдан ўтувчи ток ва нагрузка резисторидаги потенциал тушуви ортади. Унинг ўзгариши кириш импульсларига мос бўлади. Занжирнинг киришига манфий импульслар таъсир этганда эса, диоддан анод кучланиши нолга тенг бўлгунча, яъни кириш кучланиши манба кучланишига тенг бўлгунча ($U_1 = E$) ток ўтади ва нагрузка резисторида потенциал тушуви ҳосил бўлади. $U_1 > E$ бўлгач, диод ёпилади ва чиқиш кучланиши нолга тенг бўлади. Демак, бу схема амплитудани қуйидан чеклайди.

Диодли чеклагичларнинг параллель схемаси билан танишайлик. Бундай чеклагичга мисоллар 4.13-расмда кўрсатилган.

Чеклагичларнинг параллель схемасида диод билан кетма-кет қилиб R сўндирувчи резисторнинг уланиши шарт (4.13-расм). Унинг катталиги $R(I) \ll R \ll R_n$ тенгсизлик



4.13-расм. Параллел диодли чеклагичлар ва уларнинг вақт диаграммалари.

асосида таъсирланади. 4.13 а-расмдаги схемада кириш кучланиши сўндирувчи ва схеманинг эквивалент чиқиш қаршиликлари тақсимланади. Унда $R(I) \ll R_n$ бўлгани учун $R_{\text{экв}} = \frac{R(I)}{1+R(I)/R_n} \approx R(I)$ деб қаралади.

Мусбат кириш импульслари учун $R(I)$ жуда кичик бўлади (диод очик). Шунинг учун кириш кучланишининг асосий қисми R резисторда ютилади; чиқиш кучланиши жуда кичик бўлади.

Кириш кучланишининг манфий импульслари учун диод ёпиқ бўлади ва чеклагич чиқишидаги кучланиш кириш кучланишига мос тушади. Демак, параллель диодли чеклагичда соф чекланиш ҳосил бўлмайди. Агар бунда диоднинг йўналиши ўзгартирилса, схеманинг ишлаш моҳияти ўзгармайди. Фақат манфий импульслар чекланади, холос.

Чеклаш баландлигини ўзгартриш учун бу ҳолда ҳам схемага қўшимча манба киритиш керак (4.13 б-расм).

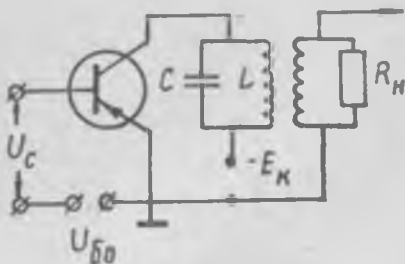
4.8. Частоталарни кўпайтириш

Чизиқли бўлмаган занжир токининг спектридан $n\omega$ частотали ташкил этувчини ажратиб олиш жараёни частоталарни кўпайтириш деб аталади. Бунинг амалга оширувчи қуролма частота кўпайтиргичи дейилади.

Тебранишлар частотасини кўпайтириш жараёнидан юқори частотали тебранишларни ҳосил қилишда, ўлчаш техникасида ва бошқа ҳолларда кенг фойдаланилади. Частоталарни кўпайтириш жараёнининг асосий хусусияти шундаки, унда частотаси таъсир этувчи тебраниш частотасига n марта қаррали тебраниш ҳосил бўлишида частотанинг четлашиши кузатилмайди. Частотанинг $n\omega$ қийматдан четлашиш катталиги — ностабиллиги занжирга таъсир этувчи тебраниш частотасининг ностабиллиги билан белгиланади.

Частота кўпайтиргичининг ишлаш жараёни занжирдаги чизиқли бўлмаган элементнинг хусусияти ва таъсир этувчи тебранишнинг амплитудасига боғлиқ бўлади.

Кўпинча занжир чиқишидаги тебраниш амплитудаси етарлича бўлиши учун таъсир этувчи тебраниш амплитудаси катта қилиб олинади. Шунинг учун чизиқли бўлмаган элементнинг характеристикаси тўғри чизиқ-



4.14- расм. Частота кўпайтиргичининг содда схемаси.

сиш бурчаги кичрайиб боради. Масалан, тебраниш частотасини иккилантириш учун (4.7) формулага асосан кесиш бурчаги $\theta = 60^\circ$, учлантириш учун $\theta = 40^\circ$ ва ҳоказо, қилиб танланиши керак. Лекин θ нинг кичрайиши α_n нинг максимал қийматини тезроқ кичрайтиради. Унинг етарлича бўлиши учун филтрловчи тебраниш контурининг асслиги жуда катта бўлиши керак. Бу частотани кўпайтиришнинг юқори қиррали бўлишини чегаралайди. Шунинг учун битта кўпайтириш босқичида тебраниш частотасини 4 мартагача орттириш мумкин. Ундан ортиқ кўпайтиришга эришиш учун кўп босқичли кўпайтиргичларга ўтилади. 4.14- расмда частота кўпайтиргичининг соддалаштирилган схемаси кўрсатилган. Унда коллектор токининг чекланиш даражаси кесиш бурчагининг катталиги ва базага бериладиган доимий U_{∞} силжитиш кучланишига боғлиқ.

База токи база кучланиши эмиттерга нисбатан манфий ($U_c + U_{\infty} < 0$) бўлганда пайдо бўлгани учун кесиш бурчаги

$$U_{\infty} = U_{mc} \cdot \cos \theta = 0$$

тенгликдан топилади.

Коллектор токининг амплитуда қиймати транзисторнинг динамик характеристикасидан аниқланади.

4.9. Модуляция ҳақида маълумот

Информацияни узоқ масофага узатиш юқори частотали гармоник тебраниш ёрдамида амалга оширилади. Бунни қуйидагича тушунтириш мумкин.

Электромагнит тебранишини эффектив узатиш ва қабул қилиш учун антенна қурилмасининг геометрик ўлчамини узатилаётган тебранишнинг тулқин узунлиги тартибда бўлиши керак. Масалан, частотаси 1000 Гц бўлган электромагнит тебранишнинг тарқатиш (қабул қилиш) учун антеннанинг узунлиги 300 км га яқин бўлиши керак. Табиийки, бундай антеннани ясаш мумкин эмас.

Информация узатишда юқори частотали тебранишдан фойдаланиш антенна ўлчамини қисқартириш, тебранишларни бир-биридан фарқлаш ва бошқа радиотехник муаммоларни ҳал қилиш имконини беради.

Умумий кўринишда юқори частотали гармоник тебраниш қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = A \cdot \sin(\omega_0 t + \varphi_0) \quad (4.12)$$

Бунда унинг амплитудаси — A , частотаси — ω_0 ва бошланғич фазаси φ_0 ўзгармас бўлса, (4.12) ифода соф гармоник тебранишдан иборат бўлади ва ҳеч қандай информацияга эга бўлмайди. Агар улардан бирортаси узатилиш зарур бўлган ахборот қонуни бўйича ўзгартирилса, $y(t)$ тебраниш информацияга эга бўлади ва модуляцияланган тебранишга айланади. Шунга кўра тебранишлар модуляцияси деганда, юқори частотали тебранишнинг бирор параметрини паст частотали тебранишнинг ўзгариш қонуни бўйича бошқаришга айтилади.

Юқори частотали тебранишнинг қайси бир параметри бошқарилаётганига қараб модуляция жараёни амплитудавий ва бурчак модуляциясига ажратилади. Бурчак модуляцияси эса, ўз навбатида, частотавий ва фазавий модуляцияга бўлинади.

Юқори частотали тебранишнинг частотаси ω_0 таъшувчи частота деб, паст частотали тебранишнинг частотаси Ω эса, модуляцияловчи частота деб аталади. Модуляциянинг барча тури учун $\omega_0 \gg \Omega$ тенгсизлик ўринли бўлиши керак.

Умуман модуляцияланган тебраниш мураккаб бўлиб, маълум частотавий спектрга эга бўлади. Унинг қандай бўлиши модуляциялашнинг тури ва узатилаётган ахборот характери билан белгиланади.

Фан ва техниканинг ривожланиши билан модуляциялашнинг янги турлари ҳам вужудга келди. Масалан, *импульсли модуляция*. Уни яна *импульсли мани-*

пуляция деб ҳам аталади. Импульсли модуляцияда ҳам гармоник тебраниш модуляциясидаги каби импульслар кетма-кетлигининг бирор параметри ёки бир неча параметри узатилиши зарур бўлган ахборотнинг ўзгариш қонуни бўйича бошқарилади. Масалан, импульслар кетма-кетлигининг амплитудаси бошқарилса, амплитуда — импульсли модуляция (АИМ) деб, давом этиш вақти ўзгартирилса, давом этиш вақти бўйича модуляция (ДИМ) деб, такрорланмиш частотаси ўзгартирилса, частота — импульсли модуляция (ЧИМ) деб аталади. Агар импульснинг бошқа бир параметри ўзгартирилса, модуляция унга мос ном билан аталади.

Модуляция жараёни чизиқли бўлмаган занжирда амалга оширилади ва модуляцияланган тебраниш тебраниш контури ёрдамида ажратиб олинади.

4.10. Амплитудавий модуляция

Юқори частотали тебраниш амплитудасини паст частотавий тебранишнинг ўзгариш қонуни бўйича бошқариш жараёни *амплитудавий модуляция* деб аталади. Бунда юқори частотали тебранишнинг частотаси ва бошланғич фазаси ўзгармас бўлади.

Агар модуляцияловчи тебраниш оддий гармоник тебранишдан иборат бўлса, бундай модуляцияни *тональ модуляция* деб аталади.

Чизиқли бўлмаган занжирга бир вақтда иккита $U_1 = U_{m1} \sin(\omega_0 t + \varphi_0)$ — юқори частотали ва $U_2 = U_{m2} \sin(\Omega t + \psi_0)$ — паст частотали гармоник тебраниш таъсир этсин. Занжирда ҳосил бўладиган токни аниқлаш учун бу тебранишларнинг йиғиндисини (4.2) ифодага қўямиз.

$$I = a_0 + a_1 U_{m1} \sin(\omega_0 t + \varphi_0) + a_1 U_{m2} \sin(\Omega t + \psi_0) + a_2 U_{m1}^2 \sin^2(\omega_0 t + \varphi_0) + a_2 U_{m2}^2 \sin^2(\Omega t + \psi_0) + 2a_2 U_{m1} U_{m2} \sin(\Omega t + \psi_0) \sin(\omega_0 t + \varphi_0) + \dots \quad (4.13)$$

Ундаги $2a_2 U_{m1} \cdot U_{m2} \sin(\Omega t + \psi_0) \sin(\omega_0 t + \varphi_0)$ ҳадни $\omega_0 \gg \Omega$ тенгсизлик бажарилса, амплитудаси $\sin(\Omega t + \psi_0)$ қонун бўйича ўзгарадиган ω_0 частотали тебраниш деб қараш мумкин. Шунинг учун занжирнинг нагрузкаси (контур) ω_0 частотага созланган бўлса, унда (4.13) ток спектридаги юқори частотали ташкил этувчи ва ω_0 частотали ўзгарувчан амплитудали ташкил этувчи ток:

$$I(t) = I_0[1 + M \sin(\Omega t + \psi_0)] \sin(\omega_0 t + \varphi_0) \quad (4.14)$$

ажралари ва нагрузкада

$$U(t) = U_0[1 + M \sin(\Omega t + \psi_0)] \sin(\omega_0 t + \varphi_0) \quad (4.15)$$

потенциал тушуви ҳосил бўлади. Унда $I_0 = a_1 U_{m1}$, $U_0 = Z \cdot I_0$, $M = 2 \frac{a_2}{a_1} U_{m2}$.

M коэффициент модуляция чуқурлиги деб, $I(t)$ ва $U(t)$ — амплитудавий модуляцияланган тебранишлар деб аталади. M коэффициент модуляцияланган тебраниш амплитудасининг ўзгариш катталигини ифодалайди.

4.15-расмда тонал модуляцияланган тебранишнинг вақт диаграммаси кўрсатилган. Ундан модуляция чуқурлигини қуйидагича аниқлаш мумкин:

$$M = \frac{U_{\max} - U_{\min}}{U_{\max} + U_{\min}} \quad (4.16)$$

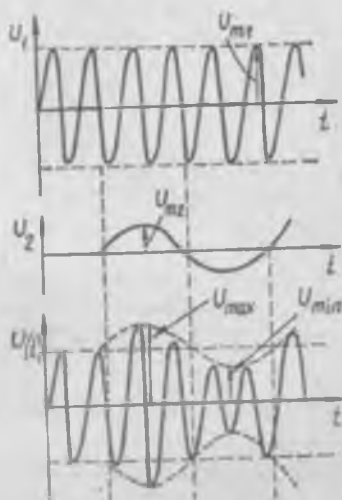
Модуляцияланган тебраниш шакли бузилмаслиги учун $0 \leq M \leq 1$ оралиқда ўзгариши керак.

Агар $M > 1$ бўлса, модуляцияланган тебраниш шакли бузилади. Уни *ўта модуляция* деб аталади.

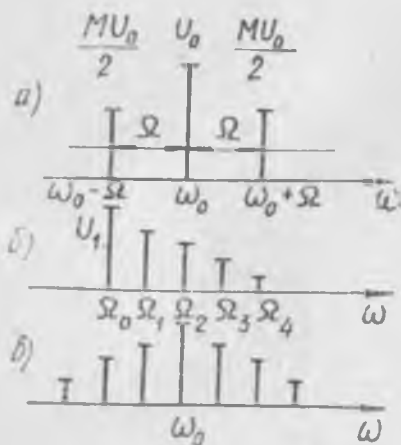
Амплитудавий модуляцияланган тебраниш мураккаб сигнал бўлиб, тонал модуляция ҳолида унинг спектрида учта ташкил этувчи қатнашади:

$$U(t) = U_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0) + \frac{U_0 M}{2} \sin[(\omega_0 - \Omega)t + (\varphi_0 - \psi_0)] + \frac{U_0 M}{2} \sin[(\omega_0 + \Omega)t + (\varphi_0 + \psi_0)] \quad (4.17)$$

(4.17) ифоданинг 1 ҳади бошланғич юқори частотали тебранишдир. Иккинчи ва учинчи ҳадлар модляциялаш натижасида вужудга келади. Уларнинг частоталари $\omega_0 + \Omega$ ва $\omega_0 - \Omega$, мос равишда, юқори ва қуйи *ён частот*



4.15-расм. Тонал модуляция жараёнининг вақт диаграммаси.



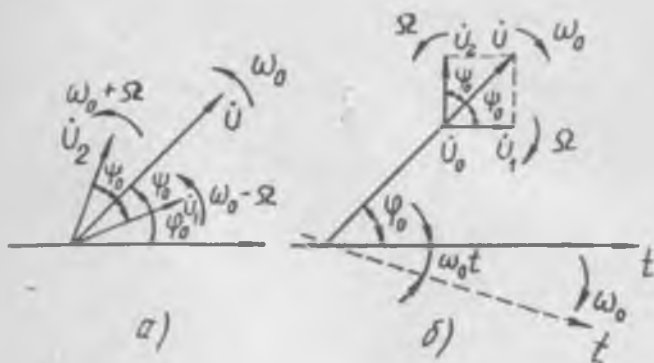
4.16- расм. Тонал (а) ва мураккаб (б) модуляцияланган тебраниш-нинг спектрал диаграммаси.

талар деб аталади. Ён тебранишлар амплитудаси M га боғлиқ бўлиб, сон жиҳатдан ўзаро тенг бўлади. Унинг спектрал диаграммаси 4.16а-расмда кўрсатилган. Модуляцияловчи тебранишлар сони ортиши билан ташкил этувчилар сони ҳам орта бошлайди. Масалан, модуляцияловчи тебраниш иккита бўлса, ён частотали тебраниш тўртта, модуляцияловчи тебраниш 3 та бўлса, ён тебраниш — 6 та ва x к. бўлади.

Демак, модуляцияловчи тебраниш қандай бўлса ҳам модуляцияланган тебраниш спектрида уч хил ташкил этувчи — ташувчи, юқори ва қуйи ён частотали тебранишлар ҳосил бўлади. Ён тебранишлар ўз навбатида маълум частота спектрига эга. Унда юқори ён частота спектри модуляцияловчи тебраниш спектрига мос келади. Қуйи ён частота спектри эса, ω_0 га нисбатан юқори ён частота спектрининг кўзгу тасвири каби бўлади (4.16 б ва в-расм).

Айрим ҳолларда амплитудавий модуляцияланган тебранишни текшириш учун унинг вектор диаграммасидан фойдаланиш қулай. Бунинг учун уни комплекс соҳада ётадиган ва соат стрелкасига тескари йўналишда ҳаракатланадиган радиус-векторларнинг йиғиндисига тенг деб қараш керак. Радиус-векторларнинг катталиги спектрдаги ташкил этувчилар амплитудасига сон жиҳатдан тенг бўлади. Тонал модуляция ҳолида ташкил этувчилар 3 та бўлгани учун радиус-векторлар $\vec{U}_0 = U_0 \cdot e^{j\omega_0 t}$, $\vec{U}_1 = U_1 e^{j(\omega_0 - \Omega)t}$ ва $\vec{U}_2 = U_2 \cdot e^{j(\omega_0 + \Omega)t}$ дан иборат. Бунда $U_1 = U_2 = \frac{U_0 M}{2}$. Унинг вектор диаграммаси 4.17 а-расмда кўрсатилган.

Агар комплекс текислик соат стрелкаси йўналишида ω_0 бурчак тезлик билан ҳаракатланади деб қаралса, вектор ди-



4.17- расм. Тонал модуляцияланган тебранишнинг вектор диаграммаси.

агрессивнинг кўргазмалилиги ортади. Чунки бунда $\dot{U}_0$ ташувчи тебраниш сектори қўзғолмас бўлиб қолади ва ён частоталарнинг векторлари $\dot{U}_1$ ва $\dot{U}_2$ эса, ўзаро қарама-қарши йўналишда Ω бурчак тезлик билан ҳаракатланади. Шунинг учун амплитудавий модуляцияни ифодаловчи натижавий вектор ҳар доим $\dot{U}_0$ вектор йўналишида жойлашади (3.17 б-расм) ва унинг фазаси ташувчи тебраниш фазаси билан устма-уст тушади. Натижавий векторнинг ω_0 тезлик билан ҳаракатланувчи вақт ўқиға проекцияси модуляцияланган тебранишнинг оний қийматини ифодалайди.

Амплитудавий модуляцияланган тебраниш спектрининг кенглиги модуляцияловчи тебраниш спектридаги энг юқори частотали ташкил этувчининг частотаси билан белгиланади ва қуйидагича бўлади:

$$\Delta\Omega = 2\Omega_{\max} \quad (4.18)$$

Амплитудавий модуляцияланган тебранишнинг қувватини аниқлайлик. Нагрузка вазифасини бажарувчи тебраниш контурида ажраладиган қувватнинг оний қиймати қуйидагича ифодаланади:

$$P(t) = \frac{I_m^2 R}{2} \quad (4.19)$$

Унда $I_m = I_0(1 + M\sin\Omega t)$ — модуляцияланган тебраниш амплитудаси. $P(t)$ қувват қуйидаги турларга ажратилади:

1. Ташувчи тебраниш режимидаги қувват (модуляция йўқ ҳол). Уни «сукунат режими» дейилади);

$$P_0 = \frac{I_0^2 R}{2} \quad (4.20a)$$

2. Максимал режимдаги қувват:

$$P_{\max} = \frac{I_{\max}^2 R}{2} = \frac{I_0^2 (1+M)^2}{2} R = P_0 (1+M)^2 \quad (4.20б)$$

3. Минимал режимдаги қувват:

$$P_{\min} = \frac{I_{\min}^2 R}{2} = \frac{I_0^2 (1-M)^2}{2} R = P_0 (1-M)^2 \quad (4.20в)$$

4. Уртача қувват (бир давр учун);

$$P_{\text{урт}} = \frac{[I_0(1 + M \sin \Omega t)]^2}{2} R = P_0 (1 + 0,5M^2) \quad (4.20г)$$

Бу ифода­лардан кўринадик­ки, амплитудавий модуляцияланган тебранишнинг қуввати вақтга кучли боғлиқ экан. Юз фоизли модуляция ҳолида ($M=1$) $P_{\max} = 4 P_0$ ва $P_{\text{урт}} = 1,5 P_0$ бўлади. Бу энг яхши модуляциялаш режими ҳосил қилинганда ҳам қурилма қувватининг жуда оз қисмидан фойдаланиш мумкин эканини кўрсатади. У амплитудавий модуляция жараёнининг асосий камчилигидир. Бундан ташқари, амплитудавий модуляция жараёни ташқи табиий ва индустриал таъсирларга боғлиқ бўлади. Чунки улар тебраниш амплитудасини қўшимча модуляциялаб, фойдали тебранишни бузади. Шунга қарамай амплитудавий модуляция жараёни энг кенг тарқалган модуляциялаш тури бўлиб ҳисобланади. Бунга сабаб, бир томондан, модуляциялашни амалга оширувчи қурилманинг соддалиги бўлса, иккинчи томондан, модуляциялаш жараёнининг кенг частота диапазонида амалга оширишнинг мумкинлигидир.

4.11. Бурчак модуляцияси

Бурчак модуляциясида (4.12) юқори частотали тебранишнинг амплитудаси ўзгармаган ҳолда унинг аргументи модуляцияловчи тебранишнинг ўзгариш қонуни бўйича ўзгаради.

4.18- расмда бурчак модуляциясининг вақт диаграммалари келтирилган. Унда аргумент $\Phi(t) = \omega_0 t + \varphi_0$ ω_0 частота ёки φ_0 бошланғич фаза ўзгарганлиги сабабли ўзгариши мумкин. Шунга кўра бурчак модуляция частотавий ва фазавий модуляцияларга ажратилади. Лекин улар орасида кескин чегара йўқ, чунки ҳамма вақт частота ўзгаришн фаза ўзгаришига, фаза ўзгаришн эса, частота ўзгаришига сабабчи бўлади.

Бурчак модуляциясида тебранишнинг ўзгариш қонуни унинг вектор диаграммаси орқали аниқроқ тасвирланади. Лекин бунда икки вектор — ташувчи ва модуляцияловчи тебранишлар векторларининг ҳолати ҳақидаги маълумотга эга бўлиш талаб этилади.

Информация икки вектор орасидаги бурчак кўринишида ёки векторлар оний тезликларининг фарқи кўринишида ифодаланиши мумкин. Биринчи ҳол фазавий модуляцияга мос келса, иккинчиси — частотавий модуляцияни ифодалайди. Улар қуйидаги кўринишда ифодаланади:

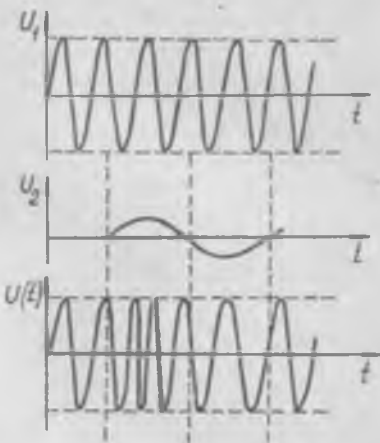
$$\Phi(t) = \int_{t_1}^{t_2} \omega(t) dt \quad \text{ва} \quad \omega(t) = \frac{d\Phi(t)}{dt} \quad (4.21)$$

Бунда $t_2 - t_1$ — модуляциялаш содир бўладиган вақт оралиғи

Тонал модуляция ҳолини кўрайлик. Фараз қилайлик, юқори частотали тебранишнинг частотаси гармоник тебраниш қонуни бўйича ўзгарсин (частотавий модуляция):

$$\omega(t) = \omega_0 + \Delta\omega U_{m2} \cdot \cos \Omega t = \omega_0 + \omega_d \cos \Omega t \quad (4.22)$$

Бунда $\omega_d = \Delta\omega U_{m2}$ — частота девиацияси деб аталади ва



4.18- расм. Бурчак бўйича модуляцияланган тебранишнинг вақт диаграммаси.

юқори частотали тебраниш частотасининг ўзгариш амплитудасини ифодалайди. (4.21) ифодага биноан тебранишнинг тўлиқ фазаси

$$\Phi(t) = \int (\omega_0 + \omega_d \cos \Omega t) dt = \omega_0 t + \frac{\omega_d}{\Omega} \sin \Omega t \quad (4.23)$$

бўлади. Шунга кўра частотавий модуляцияланган тебраниш қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = A_0 \sin(\omega_0 t + \frac{\omega_d}{\Omega} \sin \Omega t) = A_0 \sin(\omega_0 t + m \sin \Omega t) \quad (4.24)$$

Бунда $m = \frac{\omega_d}{\Omega}$ — модуляция индекси (кўрсаткичи) деб аталади ва частотавий модуляцияланган тебраниш фазасининг ўзгариш амплитудасини ифодалайди.

Худди шу тартибда фазавий модуляцияни кўрайлик. Унда тебраниш фазаси

$$\varphi(t) = \varphi_0 + \Delta\varphi U_{m2} \cos \Omega t = \varphi_0 + \varphi_{\max} \cdot \cos \Omega t \quad (4.25)$$

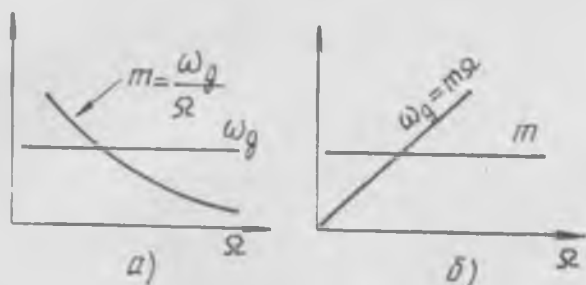
қонун бўйича ўзгаради ва $\varphi_{\max} = \Delta\varphi U_{m2}$ катталик тебраниш фазаси ўзгаришининг амплитуда қийматини характерлайди. Юқори частотали тебранишнинг тўлиқ фазаси

$$\Phi(t) = \omega_0 t + \varphi_{\max} \cos \Omega t + \varphi_0 \quad (4.26)$$

бўлиб, $\varphi_0 = 0$, $\varphi_{\max} = m$ ҳолда фазавий модуляцияланган тебраниш қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = A_0 \sin(\omega_0 t + m \cos \Omega t) \quad (4.27)$$

(4.24) ва (4.27) ифодаларнинг ўхшаш бўлиши частотавий ва фазавий модуляциялар орасидаги туб фарқни кўрсата олмайди. У модуляцияловчи тебраниш частото-



4.19- расм. Частотавий (а) ва фазавий (б) модуляцияда ω_d ва m нинг частотавий характериcтикаси.

таси Ω ўзгарганида ёки мураккаб сигнал орқали модуляциялашда намоён бўлади.

Частотавий модуляцияда частота девиацияси, фазавий модуляцияда эса, модуляция индекси модуляцияловчи тебраниш амплитудасига мутаносиб бўлиб, унинг частотасига боғлиқ бўлмайдилар. Бу хусусият 4.19-расмда тасвирланган. Унда модуляцияловчи тебранишнинг амплитудаси ўзгармас бўлиб, частотаси бирор $\Omega_{\min}$ ва $\Omega_{\max}$ қийматлар орасида ўзгаради.

Бурчак модуляциясида тебраниш спектри қандай бўлишини аниқлайлик. Бунинг учун (4.24) ифодани қуйидагича ёзиб оламиз:

$$y(t) = A_0 [\cos(m \sin \Omega t) \sin \omega_0 t + \sin(m \sin \Omega t) \cos \omega_0 t] \quad (4.28)$$

Демак бурчак модуляциясида модуляцияловчи тебраниш ҳатто якка гармоник тебраниш бўлганда ҳам модуляцияланган тебраниш мураккаб бўлиб, табиати модуляция индекси m га боғлиқ экан. Шунинг учун у икки хусусий ҳолда текширилади:

I. $m \ll 1$ — модуляция чуқурлиги оз бўлган ҳол.

II. $tm \gg 1$ — чуқур модуляция ҳоли.

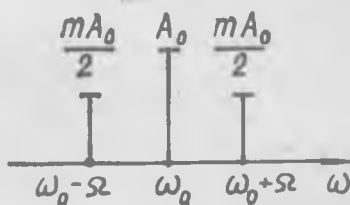
Модуляция чуқурлиги оз бўлган ҳолда (4.27) дан ҳосил бўладиган ифодадарда

$$\sin(m \sin \Omega t) \simeq m \sin \Omega t \quad \text{ва} \quad \cos(m \cos \Omega t) \simeq 1$$

алмаштиришларни ўтказсак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$y(t) \simeq A_0 [\sin \omega_0 t + \frac{m}{2} \sin(\omega_0 + \Omega)t - \frac{m}{2} \sin(\omega_0 - \Omega)t] \quad (4.29)$$

Демак, бурчак модуляцияси бир тонли бўлса, модуляция чуқурлиги кичик бўлганда худди (4.17) амплитудавий модуляцияланган тебраниш каби тебраниш спектрида ташувчи частота билан иккита ён частотали тебраниш ҳосил бўлар экан. Уларнинг фарқи қуйн ва юқори ён тебранишлар орасидаги фаза силжишидадир.



4.20-расм. $m \ll 1$ ҳол учун бурчак бўйича модуляцияланган тебранишнинг спектрал диаграммаси.

У 180° га тенг. Бу ҳол учун спектрал диаграмма 4.20-расмда кўрсатилган. Унда ташкил этувчилар орасидаги фаза фарқи ҳисобга олинмаган. Шунинг учун спектрал диаграмманинг табиати амплитудавий модуляцияланган тебранишнинг спектрал диаграммасига ўхшашдир (4.16 а-расм). Ён частотали тебранишлар амплитудаси бир-бирига тенг. Шунга кўра модуляция индекси m модуляция чуқурлиги коэффициенти M га мос келади.

Модуляция индекси m нинг ортиши билан (4.29) ифода ва 4.20-расмда кўрсатилган спектрал диаграмма ҳақиқий воқеликни ифодалай олмай қолади. Сабаби ён частотали ташкил этувчиларнинг амплитудаси ҳам, фазаси ҳам синуслар қонуни бўйича ўзгара бошлайди. Шунинг учун чуқур модуляция ҳолида ($m \geq 1$) модуляцияланган тебраниш спектри ҳақида фикр юритиш учун $\sin(m\sin\Omega t)$ ва $\cos(m\sin\Omega t)$ функцияларнинг аниқ ифодасидан фойдаланиш керак. Модуляцияловчи тебраниш битта тондан иборат бўлган ҳол учун у қуйидагича ифодаланади:

$$y(t) = A_0 [J_0(m) \sin \omega_0 t + J_1(m) [\sin(\omega_0 + \Omega)t - \sin(\omega_0 - \Omega)t] + J_2(m) [\sin(\omega_0 + 2\Omega)t - \sin(\omega_0 - 2\Omega)t] + J_3(m) [\sin(\omega_0 + 3\Omega)t - \sin(\omega_0 - 3\Omega)t] + \dots + J_n(m) [\sin(\omega_0 + n\Omega)t - \sin(\omega_0 - n\Omega)t] + \dots] \quad (4.30)$$

Унда $J_n(m)$ — n — тартибли *биринчи тур Бессель* функцияси дейилади. Демак, частотавий ёки фазавий модуляцияланган тебранишнинг спектри чексиз сондаги ён частотали ташкил этувчилардан ташкил топар экан. Улар ташувчи частота ω_0 дан $n\Omega$ га фарқ қилади ва $A_n = J_n(m) A_0$ амплитудага эга бўлади.

Шуни айтиш керакки, бурчак модуляциясида модуляцияланган тебранишнинг энергетик хусусиятлари амплитудавий модуляцияланган тебранишникидан яхшироқ бўлади. Қуввати эса, ўзгармасдир. Сабаби бир даврдаги ўртача қувват

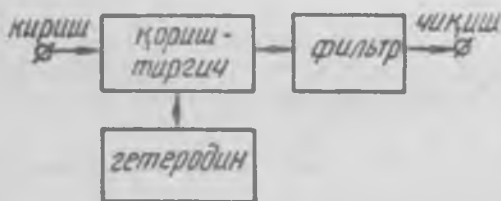
$$P_{\text{ср}} = \frac{1}{2} \int_0^T \frac{U^2(t)}{R} dt = \frac{U_0^2}{2R}$$

бўлиб, барча даврлар учун ўзгаришсиз қолади. У модуляцияловчи тебраниш даврлари учун ҳам шундай аниқланади. Шунга кўра частотавий ва фазавий моду-

ляцияланган тебранишнинг ўртача қуввати модуляция бўлмаган ҳолдаги қиймати билан бир хил бўлади, яъни (4.30) ифодага биноан у спектр ташкил этувчиларига тақсимлангандир.

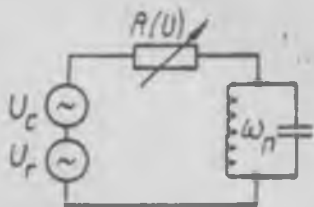
4.12. Частоталарни ўзгартиш

Тебраниш қонунини ўзгартмаган ҳолда сигнал спектрини частота ўқи бўйича силжитиш *частоталарни ўзгартиш* деб аталади. Шунга кўра модуляцияланган сигналнинг частотаси ўзгартилганда унинг ташувчи частотаси ё оширилади, ёки кичрайтиради, лекин модуляция тури ва модуляция қонуни ўзгаришсиз сақланади. Тебранишнинг силжиши натижасида ҳосил бўлган янги ташувчи частотаси ω_n *оралиқ частота* деб аталади.



4.21- расм. Частота ўзгарткичининг таркибий схемаси.

Частотани ўзгартиш ё чизиқли бўлмаган элемент ёрдамида, ёки параметри ўзгарадиган чизиқли элемент ёрдамида амалга оширилади. Улардан тузилган занжир *қориштиргич* деб аталади. Унга бир вақтда иккита тебраниш — сигнал ва катта амплитудали ёрдамчи гармоник тебраниш таъсир этади. Ёрдамчи гармоник тебраниш генератори *гетеродин* деб аталади. Оралиқ частотали тебраниш махсус фильтр (масалан, параллель тебраниш контури) ёрдамида ажратиб олинади. Частота ўзгартгичнинг таркибий схемаси 4.21- расмда кўрсатилган. Унда гетеродин ик-



4.22- расм. Частота ўзгарткичининг эквивалент схемаси.

ки усулда жорий қилинади: мустақил генератор сифатида ёки қориштирувчи актив элемент асосида. Иккинчи ҳолда қориштиргич бир вақтда генератор вазифасини ҳам бажаради. Шунинг учун частота ўзгарткичининг амалий схемалари хилма-хилдир. Уларни 4.22-расмда кўрсатилган эквивалент схема асосида умумлаштириш мумкин.

I ҳол. Қориштиргич чизиқли бўлмаган элементда ясалган бўлсин. Бу ҳолда ундаги ток (4.2) формула орқали ифодаланади. Шунинг учун сигнал модуляцияланмаган бўлса, частотанинг ўзгариш эффекти $I(t) = 2a_2 U_c U_r$ ҳад ҳисобига жорий бўлади. Агар $U_c = U_{mc} \cos \omega_c t$ ва $U_r = U_{mr} \cos \omega_r t$ гармоник тебранишлар бўлса, тебраниш контурида потенциал тушуви ҳосил қиладиган ток (4.9 б) ифодага биноан қуйидагича ёзилади:

$$I(t) = 2a_2 U_{mr} U_{mc} [\cos(\omega_c + \omega_r)t + \cos(\omega_c - \omega_r)t] \quad (4.31a)$$

Умумий ҳолда ўзгартилган частота бўлиб $\Delta\omega = \omega_c \pm \omega_r$ ҳисобланади. Амалда частота ўзгартишда частотани кичрайтиришдан кенг фойдаланилади, яъни оралиқ частота қилиб $\omega_n = \omega_c - \omega_r$ олинади. Частота ўзгарткичининг контури ана шу частотага созланади. Ундан олинadиган кучланиш $U_{mc} U_{mr}$ кўпайтмага мутаносиб ўзгаради. Агар сигнал модуляцияланган бўлса, унинг умумий кўриниши қуйидагича бўлади:

$$U_c(t) = U_{mc}(t) \cos[\omega_c(t)t]$$

Бунда $U_{mc}(t)$ ва $\omega_c(t)$ вақтга боғлиқ функциялар бўлиб, модуляция турига боғлиқ ўзгарадиган катталиклардир. Шунинг учун

$$I(t) = 2a_2 U_{mc}(t) U_{mr} [\cos[\int \omega_c(t)dt + \omega_r t] + \cos[\int \omega_c(t)dt - \omega_r t]] \quad (4.30б)$$

кўринишда ифодаланади. Масалан, (4.15) амплитудавий модуляцияланган тебраниш частотаси ўзгартирилса, (4.31 б) ифода қуйидаги кўринишни олади:

$$I(t) = I_0(1 + M \sin \Omega t) \cos(\omega_c - \omega_r)t \quad (4.32)$$

Демак, агар гетеродиннинг кучланиши ва частотаси доимий бўлса, чизиқли бўлмаган элемент характеристикасининг квадратик қисмида ҳосил бўладиган частота ўзгариши бузилишсиз бўлади. Частота ўзгарткичининг

чиқишидаги оралиқ частотали тебранишнинг амплитудаси ва частотаси кириш сигналининг ўзгариш қонунига мос тушади.

II ҳол. Қориштиргич параметри ўзгарадиган чизиқли элементда йиғилган бўлсин. Бунда элемент характеристикасининг қиялик коэффициенти гетеродин кучланишига боғлиқ ҳолда ўзгариши керак:

$$S(t) = S_0 + S_1 \sin \omega_r t + S_2 \sin 2 \omega_r t + \dots \approx \\ \approx S_0 (1 + n \sin \omega_r t) \quad (4.33)$$

Шунга кўра частота ўзгартиш эффекти қуйидагича бўлади:

$$I(t) = S(t)U_c = S_0 U_{mc} \sin \omega_c t + \frac{n S_0 U_{mc}}{2} \cos(\omega_c - \omega_r) t + \\ + \frac{n S_0 U_{mc}}{2} \cos(\omega_c + \omega_r) t \quad (4.34)$$

Бунда ҳам фильтр ё $\omega_c - \omega_r$, ёки $\omega_c + \omega_r$ частотали тебранишга созланган бўлади.

Частоталарни ўзгартиришдан номаълум сигнал частотасини ўлчашда ва радио алоқа қурилмаларида кенг фойдаланилади.

4.13. Детекторлаш

Модуляцияланган юқори частотали тебраниш таркибидаги модуляцияловчи тебранишни ажратиб олиш жараёни *детекторлаш* деб аталади. Бинобарин, детекторлаш модуляцияга тескари жараёндир. Шунинг учун уни *демодуляция* деб ҳам аталади. Лекин детекторлаш жараёнидан юқори частотали тебраниш модуляцияланмаган ҳолда ҳам фойдаланилади. Шунинг учун умумий ҳолда детекторлаш деганда юқори частотали тебранишнинг бирор параметрини ажратиб олиш жараёни тушунилади. Шунга кўра детекторлаш жараёни юқори частотали тебранишнинг амплитудасини, частотасини, фазасини, тебраниш бирор қисмининг давом этиш вақтини, бу параметрларнинг ўзгаришини ва бошқа қатор катталикларни аниқлаш имконини беради.

Детекторлаш жараёни чизиқли бўлмаган занжирларда амалга оширилади. Лекин ҳар қандай чизиқли бўлмаган занжир ҳам детекторлаш эффектини ҳосил қилмайди. Детекторлаш эффекти бўлиши учун занжирдан юқори частотали тебраниш ўтганда унда ўзгармас

ташкил этувчи токнинг орттирмаси вужудга келиши керак. Ана шу оттирма таркибида фойдали тебраниш бўлади.

Бизга (4.2) кўрсаткичли полином орқали ифодаланувчи чизиқли бўлмаган занжир бери тган бўлсин. Унга $U = U_m \sin \omega_0 t$ юқори частотали тебраниш таъсир этсин:

$$I = a_0 + a_1 U_m \sin \omega_0 t + \frac{a_2 U_m^2}{2} (1 - \cos 2 \omega_0 t) + \\ + \frac{a_3 U_m^3}{2} (1 - \cos 2 \omega_0 t) \cdot \sin \omega_0 t + \dots$$

Бу ифодадаги

$$\Delta I = \frac{1}{2} a_2 U_m^2 \quad (4.35)$$

катталики юқорида айтилган ток орттирмаси бўлиб, унинг катталиги юқори частотали тебраниш амплитудаси U_m га мутаносибдир. Шунга кўра у детекторлаш эффектидир.

Демак, детекторлаш эффекти полиномнинг квадратик ҳадлари ҳисобига юзага келади. Тоқ даражали ҳадлар эса, бу эффектни бермайди. Бундан детекторлаш жараёни полиноми жуфт даражали ҳадларга эга бўлган чизиқли бўлмаган занжирларда амалга оширилиши мумкин деган хулоса чиқади. Характеристикаси квадратик қонун бўйича ўзгарадиган элементли чизиқли бўлмаган занжир шундай хусусиятга эга бўлади.

Модуляция турига қараб детекторлар частотавий, амплитудавий, фазавий ва бошқа детекторларга ажратилади.

Амплитудавий детекторлар учун модуляцияланган тебраниш амплитудаси катта аҳамиятга эга. Шунга кўра, детекторлаш *квадратик ва чизиқли детекторлашга* ажратилади.

Квадратик детекторлашда амплитуда кичик қийматли бўлади. Шунинг учун уни *кичик амплитудаларни детекторлаш* деб ҳам аталади. Чизиқли детекторлашда эса, тебраниш амплитудаси етарлича катта бўлади ва *катта амплитудаларни детекторлаш* деб аталади.

4.14. Квадратик детекторлаш

Квадратик детекторлашни ўрганишда юқори частотали тебраниш амплитудаси кичик бўлгани учун (4.2) полиномнинг квадратик ҳади билан чегараланиш мум-

кин. У ҳолда (4.35) ифода детекторлаш эффекти бўлиб ҳисобланади. Агар U_m ни (4.14) амплитудавий модуляцияланган тебранишнинг амплитудаси деб қарасак, у қуйидагича ифодаланади:

$$\Delta I = \frac{1}{2} a_2 U_0^2 (1 + M \sin \Omega t)^2 = \frac{1}{2} a_2 U_0^2 [1 + 2M \sin \Omega t + \frac{M_2}{2} - \frac{M_2}{2} \cos 2 \Omega t] \quad (4.36)$$

Бу ифодадаги $a_2 U^2 \sin \Omega t$ катталик фойдали тебраниш ҳисобланади. У детектор нагрузкасидан ажратиб олиниши керак. Лекин 2Ω частотали ташкил этувчи ҳам паст частотали тебраниш бўлгани учун у ҳам нагрузкада ажралади ва фойдали сигнални бузади. Бу бузилиш чизиқли бўлмаган бузилиш бўлиб, (4.10) ифода орқали аниқланади. Шунга кўра квадратик детекторлашда чизиқли бўлмаган бузилиш

$$\gamma = \frac{M}{4} \quad (4.37)$$

бўлади. Бу ҳол чизиқли бўлмаган бузилишлар коэффициентининг M модуляция чуқурлиги коэффициентига боғлиқ бўлишини кўрсатади ва детекторга юз фоизли модуляцияга эга тебраниш ($M=1$) таъсир этганда у 25 фоизни ташкил этади.

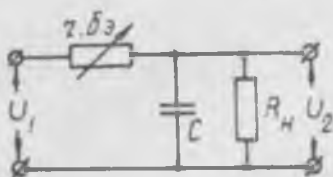
Модуляцияланган тебранишнинг мураккаблиги ортиши билан, детектордаги чизиқли бўлмаган бузилишлар ҳам ортиб боради. Масалан, детекторга Ω_1 ва Ω_2 частотали иккита гармоник тебраниш орқали модуляцияланган тебраниш:

$$U(t) = U_0 [1 + M_1 \sin \Omega_1 t + M_2 \sin \Omega_2 t] \cdot \sin \omega_0 t \quad (4.38)$$

таъсир этса, детекторлаш эффекти қуйидагича ифодаланади:

$$\begin{aligned} \Delta I = a_2 U_0^2 & \left[\frac{1}{2} + \frac{M_1^2}{4} + \frac{M_2^2}{4} + M_1 \sin \Omega_1 t + M_2 \sin \Omega_2 t - \right. \\ & - \frac{M_1^2}{4} \cos 2 \Omega_1 t - \frac{M_2^2}{2} \cos 2 \Omega t + \frac{M_1 M_2}{2} \cos(\Omega_2 + \Omega_1) t - \\ & \left. - \frac{M_1 M_2}{2} \cos(\Omega_2 - \Omega_1) t \right] \quad (4.39) \end{aligned}$$

Унда Ω_1 , Ω_2 , $2\Omega_1$ ва $2\Omega_2$ частотали ташкил этувчилардан ташқари яна $\Omega_2 \pm \Omega_1$ комбинацион частотали ташкил этувчилар ҳам мавжуд. Уларнинг амплитуда-



4.23- расм. Детекторнинг содда схемаси.

си иккилаиған частотали ташкил этувчилар амплитудасидан катта. Жумладан, $M_1 = M_2 = M$ бўлса, у икки баробар катта бўлади. Шунинг учун комбинацион частотали ташкил этувчилар детектордаги чизиқли бўлмаган бузилишларга иккилан-

ган частотали ташкил этувчилардан кўра кўпроқ ҳисса қўшади.

Детекторлаш эффектини ажратиб олиш учун детекторнинг нагрукаси етарлича катта ўтказиш соҳасига эга бўлиши керак. Лекин ўтказиш соҳасининг ҳаддан ташқари кенг бўлиши зарарли тебранишларнинг ҳам нагруканда ажралиб чиқишига сабаб бўлади. Шунинг учун детекторларда нагрукка сифатида боғланган тебраниш контурларидан фойдаланилади. Чунки уларнинг ўтказиш соҳаси тўғри тўртбурчак шаклига яқин бўлади. Агар зарарли тебранишлар оз бўлса, фойдали тебранишни филтрлаш нагрукка резисторига параллель уланган конденсатор ёрдамида амалга оширилади (4.23 расм). Бунда филтр элементлари

$$\frac{1}{\omega C} \ll R_n \quad \text{ва} \quad \frac{1}{\omega C} \gg R_n \quad (4.40)$$

тенгсизликлар асосида танланиши керак. Детекторлашда ҳосил бўладиган чизиқли бўлмаган бузилишлар икки йўл билан камайтирилади:

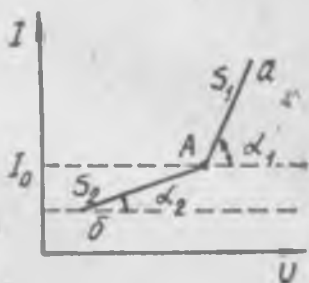
1. Модуляция чуқурлигини камайтириш;
2. Детекторланувчи сигнални кучайтириб олиш.

4.15. Чизиқли детекторлаш

Чизиқли детекторлашда модуляцияланган тебраниш амплитудаси етарлича катта бўлгани учун занжирдаги чизиқли бўлмаган элементнинг характеристикасини тўғри чизиқлар кесмаси билан алмаштирилади (4.24-расм). Бунда А бошланғич ишчи нуқта кесмаларнинг фақат бирортасидагина (аА ёки бА) ҳаракатланса, кириш сигнали чиқишда ўзгаришсиз бўлади. Шунинг учун занжирдаги токнинг ўртача қиймати нолга тенг.

Агар занжирнинг иш режими бир вақтда иккита

(ёки ундан ортиқ) тўғри чизик кесмасига тўғри келса, токнинг бир йўналишдаги импульси иккинчи йўналишдаги импульсидан фарқли бўлади ва унинг ўртача қиймати нолдан фарқ қилади. Аннқланишича, токнинг ана шу ўртача арифметик қиймати детекторлаш эффектнни ифодалайди. Бошқача қилиб айтганда, модуляцияловчи тебраниш токнинг катталиги модуляцияланган тебраниш таъсирида ҳосил бўладиган токнинг мусбат ва манфий амплитудаларининг ўртача арифметик қийматига мутаносиб бўлади. Масалан, А ишчи нуқта тўғри чизик кесмаларининг кесишган жойида танланган бўлса, таъсир этувчи тебранишнинг мусбат ярим даврида заңжирда $I_m^{(+)} = I_0 + S_1 U_0 (1 + M \sin \Omega t)$ амплитудали, манфий ярим даврида эса, $I_m^{(-)} = I_0 - S_2 U_0 (1 + M \sin \Omega t)$ амплитудали ток ҳосил бўлади ($S_1 = \operatorname{tg} \alpha_1$ ва $S_2 = \operatorname{tg} \alpha_2$ — мос кесмаларнинг қиялик коэффициентлари). Шунга кўра, $I_m^{(+)}$ ва $I_m^{(-)}$ нинг ўртача арифметик қиймати



4.24- раом. Чизикли детекторлашда чизикли бўлмаган элементнинг вольт-ампер характеристикаси.

$$I_{\text{орт}} = I_0 + \frac{S_1 - S_2}{2} U_0 + \frac{S_1 - S_2}{2} M U_0 \sin \Omega t \quad (4.41)$$

бўлади. Ундаги

$$\Delta I = \frac{S_1 - S_2}{2} M U_0 \sin \Omega t \quad (4.42)$$

ифода детекторлаш эффектидир. У иккиланган частотали ташкил этувчига эга эмас. Модуляцияловчи тебраниш мураккаб характерга эга бўлганда ҳам иккиланган частотали ҳадлар ҳосил бўлмайди. Масалан, модуляцияловчи тебраниш иккита гармоник тебранишдан иборат бўлса, детекторлаш эффекти қуйидагича бўлади:

$$\Delta I = \frac{S_1 - S_2}{2} M_1 U_0 \sin \Omega_1 t + \frac{S_1 - S_2}{2} M_2 U_0 \sin \Omega_2 t \quad (4.43)$$

Демак, чизикли детекторлашда, квадратик детекторлашдан фарқли чизикли бўлмаган бузилишлар бўлмас (ёки жуда оз бўлар) экан. Ундан ташқари, детектор-

лаш эффекти модуляция чуқурлиги M нинг ортиши билан яхшиланиб боради.

4.16. Синхрон детекторлаш

Амплитудавий модуляцияланган тебранишларни частоталарни ўзгартиш ёрдамида детекторлаш *синхрон детекторлаш* деб аталади. Бунда сигнал частотаси гетеродин частотасига тенг қилиб олинади: $\omega_c = \omega_r$,

Ҳақиқатан ҳам (4.34) ифодада $\omega_c = \omega_r$ деб олинса, у қуйидаги кўринишга келади:

$$I(t) = S_0 U_{mc} \sin(\omega_c t + \varphi_c) + \frac{n S_0 U_{mc}}{2} \cos(\varphi_c - \varphi_r) - \frac{n S_0 U_{mc}}{2} \cos(2\omega_c + \varphi_c + \varphi_r) \quad (4.44)$$

Унинг иккинчи ҳади детекторлаш эффектидир. Чунки у U_{mc} сигнал амплитудасига мос равишда ўзгаради. Уни RC — филътр ёрдамида ажратиб олиш мумкин. Тонал модуляцияланган тебраниш учун у қуйидагича ифодаланади:

$$\Delta I = \frac{n S_0 U_0}{2} (1 + M \sin \Omega t) \cos(\varphi_c - \varphi_r) \quad (4.45)$$

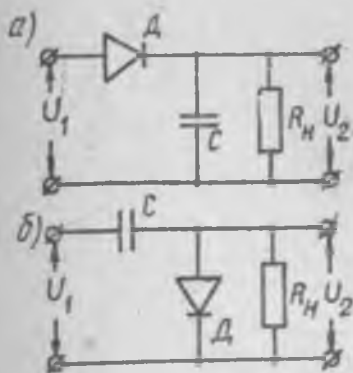
Синхрон детекторлашдан кам қувватли сигнални шовқин таркибидан ажратиб олишда фойдаланилади. Бунда $\cos(\varphi_c - \varphi_r)$ кўпайтувчи детекторнинг фаза танлаш хусусиятини ифодалайди. Шунинг учун тебранишларнинг частоталари тенг бўлса ҳам, улар фазалари жиҳатдан бир-биридан фарқ қилади.

4.17. Диодли детектор

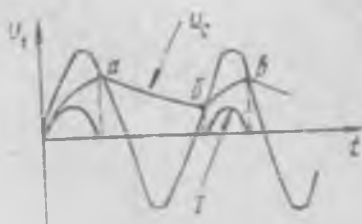
Диоднинг нагрузка резисторига нисбатан уланишига қараб диодли детектор кетма-кет ёки параллель детекторга ажратилади. Иккала ҳолда ҳам у сигнал амплитудасига қараб квадратик ёки чизиқли детекторлаш режимида ишлаши мумкин.

Кетма-кет диодли детекторнинг ишлаш принципи билан танишайлик. Унинг схемаси 4.25 а-расмда кўрсатилган. Қулайлик учун диодни идеал (тескари ток нолга тенг) деб ҳисоблаймиз.

Бошланғич ҳолатда конденсатордаги кучланиш нолга тенг бўлсин. Шунинг учун кириш кучланишининг мусбат ярим даври таъсир эта бошлаши билан диоддан ток ўтиб, конденсаторни зарядлай бошлайди. Нагрузка



4.25- расм. Диодли детекторнинг кетма-кет (а) ва параллель (б) схемаси.

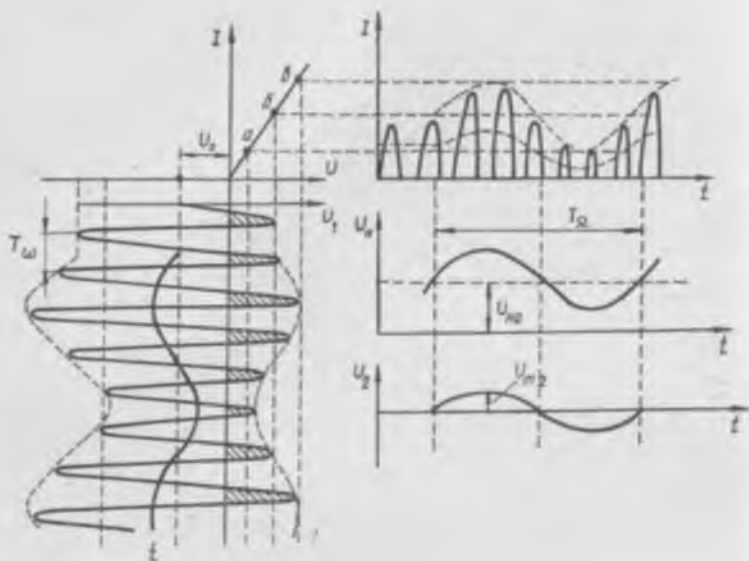


4.26- расм. Модуляцияланмаган тебранишнинг детекторлаш.

резисторни конденсаторга параллель уланган бўлгани учун чиқиш кучланиши конденсаторнинг кучланишига тенг бўлади. Лекин конденсатор кучланиши кириш кучланишига тескари йўналган. Шунинг учун кириш кучланиши конденсатор кучланишига тенг бўлгач (4.26- расмдаги «а» нуқта), диод ёпилади ва заряд токи нолга тенг бўлади. Шундан кейин конденсатор R_n нагрузка резисторни орқали зарядсизланади (аб чизик); у «б» нуқтага давом этади. Чунки бу нуқтада кириш кучланиши яна конденсаторнинг кучланишига тенг бўлади. Ундан кейин $U_1 > U_c$ бўлиб, диод очилади ва ток конденсаторни яна зарядлай бошлайди (бв чизик) ва ҳ.к. Бу жараён натижасида системада динамик мувозанат вужудга келади. Унда юқори частотали тебранишнинг ҳарбир даври ичидаги конденсаторнинг зарядланиши ва зарядсизланиши бир хил бўлиб қолади. Натижада чиқишдаги кучланиш деярли ўзгаришсиз бўлади. Унинг ўзгариши конденсатор кучланишининг пульсланиши билан белгиланади ва катталиги $R_n C$ — занжирнинг вақт доимийсига боғлиқ бўлади.

Юқори частотали тебраниш даврига нисбатан занжирнинг вақт доимийси қанча катта, яъни $R_n C \gg \frac{1}{f_0} = T_0$ бўлса, конденсаторнинг зарядсизланиш вақти шунча катта бўлади ва чиқиш кучланиши ўзгармас қийматга эриша бошлайди.

Детекторга модуляцияланган юқори частотали тебраниш таъсир этганда ҳам юқорида қўрилган жараён-



4.27- расм. Диодли детекторда амплитудавий модуляцияланган тебранишни детекторлаш.

лар содир бўлади. Лекин чиқиш кучланишида ўзгармас ташкил этувчи токдан ташқари, юқори частотали тебранишнинг қопловчи чизигига мос келувчи ўзгарувчан ташкил этувчиси ҳам ҳосил бўлади (4.27- расм).

Чизиқли детекторлаш режимида схема элементлари нотўғри танланган бўлса, чиқиш кучланишида бузилиш ҳосил бўлади. У 4.28- расмда кўрсатилган. «а» нуқтагача бўлган жараёнларда конденсатор кучланиши кириш кучланишининг қопловчи чизиги қонунини такрорлайди. Лекин «аб» қисмда конденсатор кучланиш ўзгаришини сезмай қолади ва бузилиш вужудга келади. Унинг ҳосил бўлмаслиги учун ҳамма вақт диод ёпиқ бўлганда конденсатор кучланишининг ўзгариш тезлиги кириш кучланиши қопловчи чизиги ўзгариш тезлигидан етарлича

катта бўлиши керак, яъни $\left| \frac{dU_c}{dt} \right| \gg \frac{dU_1}{dt}$

Бошқача қилиб айтганда, детекторнинг нагрузкаси юқори частотали тебраниш учун инерциал, паст частотали тебраниш учун эса, инерциал бўлмаслиги керак. У қуйидагича ифодланади:



4.28- расм. Детекторлашда чиқиш кучланишининг бузилиши.

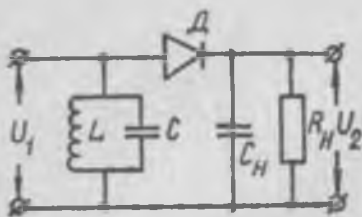
$$T_{\omega} \ll \tau \ll T_{\Omega} \quad (4.45)$$

Бунда T_{ω} — ташувчи тебранишнинг даври,
 T_{Ω} — модуляцияловчи тебраниш даври,
 $\tau = R_n C$ — нагрузка занжирининг вақт доимийси.

Диодли детекторнинг параллель схемаси 4,25 б- расм- да кўрсатилган. Ундаги физик жараёнлар кетма-кет детектордагидан кўп фарқ қилмайди. Асосий фарқи шуки, схемадаги конденсатор фақат нагрузка резистори орқали эмас, балки схема киришидаги тебраниш контури (расмда кўрсатилмаган) орқали ҳам зарядсизланади. Ундан ташқари, диод нагрузка резисторига параллел бўлгани учун ундаги кучланиш чиқиш кучланиши билан бир хил бўлади. Бу деган сўз занжир чиқишида фақат модуляцияловчи тебранишнинг кучланиши эмас, юқори частотали тебранишнинг кучланиши ҳам кузатилади (4.27- расм). Шунинг учун радиоприемникларда диодли детекторнинг параллель схемаси қўлланилса, спектрдаги юқори ва қуйи частотали тебранишларни ажратиш чораси курилиши зарур бўлади.

4.18. Частотавий модуляцияланган тебранишлар детектори

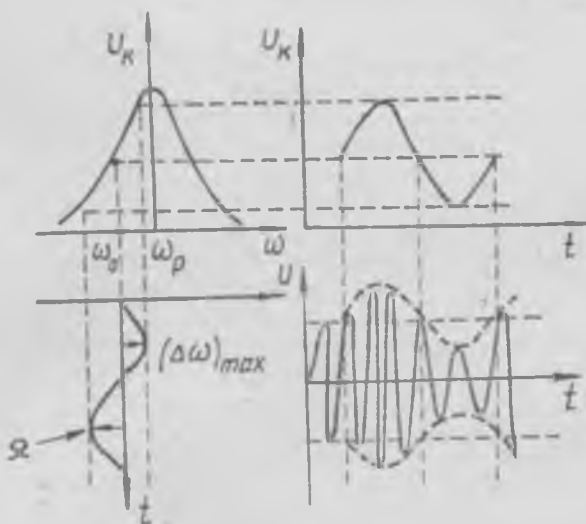
Частотавий модуляцияланган (ЧМ) тебранишларни детекторлаш ҳам чизиқли бўлмаган занжирларда амалга оширилади. Лекин чизиқли бўлмаган элементлар фақат амплитуда ўзгаришларинигина сезиб, частота ўзгаришларини қайд этмаганликларини учун ЧМ тебранишларни детекторлаш занжирида шундай элемент бўлиши керакки, унинг чиқиш кучланиши вақт бўйича модуля-



4.29- расм. Контური созлан-
маган детектор.

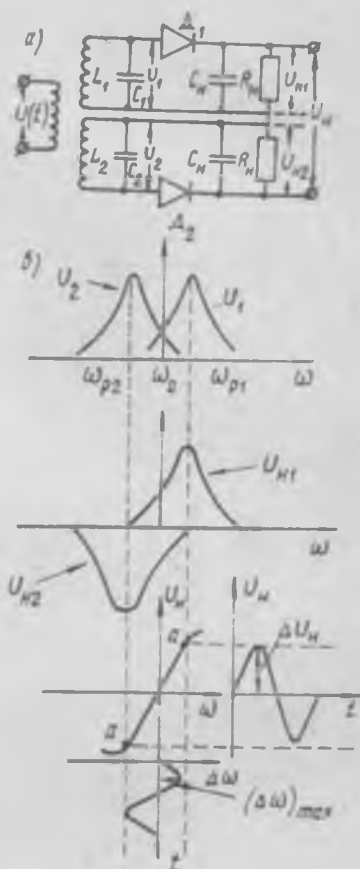
цияловчи тебраниш қонуни бўйича ўзгариб, ташувчи тебранишнинг частотасига боғлиқ бўлмаслиги керак. Бундай занжирлар частотавий детекторлар деб аталади. Уларга тебраниш контури созланмаган детектор ва частотавий дискриминаторлар мисол бўлади.

4.29- расмда тебраниш контури созланмаган детекторнинг содда схемаси кўрсатилган. У тебраниш контури ва диодли детектордан ташкил топган. Агар тебраниш контури ЧМ тебранишнинг ташувчи частотаси ω_0 га созланган бўлса, контурдаги потенциал тушуви деярли ўзгармас бўлади ва схема чиқишида детекторлаш эффе́кти кузатилмайди. Шунинг учун ω_0 резонанс чизигининг ё ўсиш, ёки пасайиш қисмига тўғри келадиган қилиб танланади (созланмаган контур). Натижада кириш сигнали частотасининг ўзгариши билан контурдаги потен-



4.30- расм. Контური созланмаган детекторнинг
ишлаши.

циал тушуви ҳам ўзгариб боради, яъни частота ўзгариши амплитуда ўзгаришига олиб келади. Демак, ЧМ тебраниш ҳам амплитудавий, ҳам частотавий модуляцияланган тебранишга айланади (4.30-расм). У диодли детекторда детекторланади. Бу детекторнинг сифатли ишлаши учун тебраниш контурининг асслиги анча катта бўлиб, ЧМ тебранишнинг ($\Delta\omega$) тах частота девнацияси резонанс чизигининг тўғри чизиқли қисмига мос келиши керак. Лекин бу шарт етарли даражада бажарилмайди. Шунинг учун детекторда чизиқли бўлмаган бузилишлар жуда кўп бўлади. Бу камчиллдан қутилиш учун контури созланмаган детектордан иккитаси битта схемага бирлаштириллади (4.31-расм). Уни частота фарқлагичи ёки частотавий дискриминатор деб аталади. Биринчи контур ω_0 ташувчи частотадан каттароқ, частотага, II контур эса, ундан кичикроқ частотага созланади. R_n резистордан олинadиган U_{n1} ва U_{n2} чиқиш кучланишлари, мос равишда, кириш кучланишлари U_1 ва U_2 га мутаносиб бўлиб, ўзаро қарама-қарши фазада ўзгаради. Шунинг учун қурилманинг чиқиш кучланиши $U_n = U_{n1} - U_{n2}$ га тенг бўлади. U_n нинг частотага боғлиқлик графиги детекторнинг харктеристикаси ҳисобланадн. Унинг қандай бўлиши 4.31 б-расмда кўрсатилган (а—а чизиқ). Детектор характеристикасининг тиклик



4.31-расм. Частотавий дискриминаторнинг схемаси (а) ва ишлаш графиги (б).

коэффициенти унинг асосий параметри ҳисобланади:

$$S_n = \frac{dU_n}{d\omega}$$

Демак, ҳар бир частотавий детектор икки қисмдан ташкил топади: ЧМ тебранишнинг амплитудавий модуляцияланган тебранишга айлантирувчи қурилма ва амплитудавий детектор.

Шуни айтиш керакки, частотавий детекторнинг чиқиш кучланиши фақат частота ўзгаришларигагина эмас, балки кириш сигнаlining амплитудасига ҳам боғлиқ. Бунга зарарли халақитлар сабаб бўлади. Уни йўқотиш учун ЧМ тебранишлар детекторга берилишидан олдин амплитудавий чеклагичдан ўтказилади. Умумий ҳолда частотавий детекторнинг таркибий схемаси амплитудавий чеклагич — ўзгарткич — амплитудавий детектордан иборат бўлади. (4.32- расм).



4.32- расм. Частотавий детекторнинг таркибий схемаси:
Ч — амплитудавий чеклагич, Ў — ўзгарткич,
Д — амплитудавий детектор.

4.19. Фазавий детектор

Фазавий модуляцияланган тебранишларни детекторлаш икки гармоник тебранишнинг ўзаро солиштиришга асослангандир. Бунда иккинчи (аниқ) тебраниш *таянч тебраниши* деб аталади.

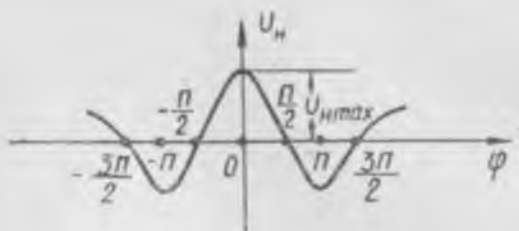
Чиқиш кучланиши икки гармоник тебраниш фазалари фарқига боғлиқ бўлган қурилма *фазавий детектор* деб аталади. У ҳам чизиқли бўлмаган занжирдир. Унинг киришига иккита гармоник тебраниш

$$U_1 = U_{m1} \cos(\omega_1 t + \varphi_1) \text{ ва } U_2 = U_{m2} \cos(\omega_2 t + \varphi_2) \quad (4.47)$$

таъсир этса, (4.9 б) формулага биноан комбинацион частотали ташкил этувчилар ҳосил бўлади. Улар орасида $\omega_1 - \omega_2$ частотали тебраниш ҳам бўлади. Шунинг учун чиқиш кучланиши қуйидагича ифодаланади:

$$U_n(t) = K_\phi U_{m1} U_{m2} \cos [(\omega_1 - \omega_2) t + (\varphi_1 - \varphi_2)] \quad (4.48)$$

Бунда, K_ϕ — детектор схемасига боғлиқ бўлган узатиш коэффициенти



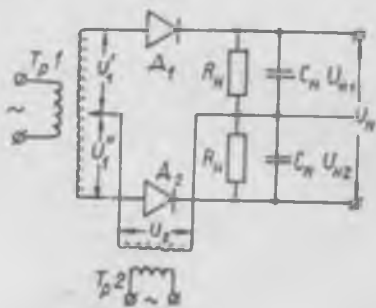
4.33- рasm. Детекторлаш характеристикаси.

Агар (4.47) кириш кучланишларининг частоталари ўзаро тенг ($\omega_1 = \omega_2$) бўлса, (4.48) чиқиш кучланиши фақат уларнинг бошланғич фазаларининг фарқи $\varphi_1 - \varphi_2$ га боғлиқ бўлади. Агар $\omega_1 \neq \omega_2$ бўлса, у оний фазалар фарқи $\omega_1 t - \omega_2 t$ га ҳам боғлиқ ўзгаради. Демак, фазавий детекторнинг чиқиш кучланишн солиштирилаётган тебранишлар фаза фарқининг оний қийматига мутаносиб ўзгаради. У детекторнинг детекторлаш характеристикасини ташкил қилади: $U_n = f(\varphi)$, бунда φ — фазалар фарқи (4.33- рasm).

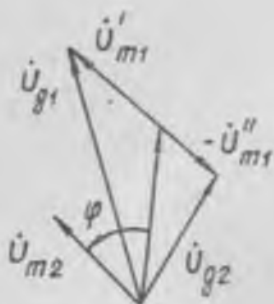
Фазавий детекторнинг асосий параметрлари бўлиб характеристиканинг тиклик коэффиценти $S_\varphi = \frac{dU_n}{d\varphi_{\max}}$ ва кучланиш бўйича узатиш коэффиценти ҳисобланади. У сон жиҳатдан чиқиш кучланиш максимал қийматининг кириш кучланиши амплитудасига нисбатига тенг:

$$K_\varphi = \frac{U_{n \max}}{U_{m1}}$$

Булардан ташқари қурилманинг кириш ва чиқиш қаршилиги, бузилишлар катталиги фазавий детекторнинг асосий параметрларидир. Фазавий детекторлардан энг кенг қўлланиладигани икки тактли — қўш елкали (балансли) фазавий детектордир (4.34- рasm). У иккита диодли амплитудавий детекторнинг қарама-қарши йўналишда



4.34- рasm. Икки тактли фазавий детектор.



4.35- расм. Фазавий детекторнинг вектор диаграммаси.

$$U_{g1} = U'_1 + U_2 \text{ ва } U_{g2} = U_2 - U'_1$$

Бу кучланишларнинг амплитуда қийматларини 4.35-расмда кўрсатилган вектор диаграммадан аниқлаш мумкин. Уларнинг модули қуйидагича бўлади:

$$\left. \begin{aligned} U_{g1} &= \sqrt{U_{m1}^2 + U_{m2}^2 + 2U_{m1}U_{m2}\cos\varphi} \\ U_{g2} &= \sqrt{U_{m1}^2 + U_{m2}^2 - 2U_{m1}U_{m2}\cos\varphi} \end{aligned} \right\} \quad (4.49)$$

Шунга кўра натижавий чиқиш кучланишининг амплитудаси амплитудавий детекторларнинг чиқишидаги кучланиш амплитудаси $U_{n1} = K_g U_{g1}$ ва $U_{n2} = K_g U_{g2}$ ларнинг айирмасига тенг: $U_n = K_g (U_{g1} - U_{g2})$. Бунда K_g — амплитудавий детекторнинг узатиш коэффициенти.

V б о б

АКТИВ ЧИЗИҚЛИ БЎЛМАГАН СИСТЕМАЛАР

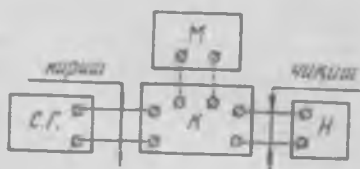
5.1. Сигналларни кучайтириш. Электрон кучайтиргичлар

Техникада кам энергия сарф қилган ҳолда манбаларнинг катта энергиясини бошқариш жараёни кенг тарқалган. Унда ҳам бошқарувчи, ҳам бошқарилувчи энергия механик, ёруғлик, иссиқлик, электр ва бошқа тур табиатга эга бўлиши мумкин.

Агар энергияни бошқариш узлуксиз, бир меъёردа ва ўзгариш қонуни сақланган ҳолда бўлса, уни *кучайтириш*

жараёни деб аталади. Уни амалга оширувчи қурилма эса, кучайтиргич дейилади.

Энергия турига қараб кучайтиргичлар электр, механик, иссиқлик ва бошқа тур кучайтиргичларга бўлинади. 5.1-расмда кучайтириш жараёнининг асосий қисмлари кўрсатилган.

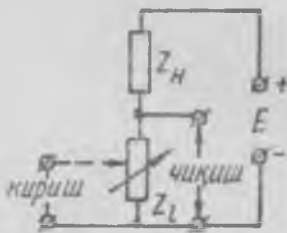


5.1-расм. Кучайтириш жараёнининг умумий таркиби. М—манба, С.Г.—сигнал генератори, К—кучайтиргич, Н—нагрузка (истеъмолчи).

Кучайтиргичнинг сигнал таъсир этадиган занжири кириш занжири ёки кириш деб, кучайиб чиққан сигнал бериладиган қурилма эса, ташқи нагрузка — истеъмолчи деб аталади. Кучайтиргичнинг (ташқи) нагрузка уланадиган занжири чиқиши занжири ёки чиқиш деб аталади.

Кучайтиргичлар ичида электр сигнали кучайтиргичлари энг кўп тарқалган бўлиб, уларда бошқарувчи ва бошқарилувчи энергия электр энергиясидан иборат бўлади. Бу кучайтиргичлар электрон, электромеханик, магнит ва бошқа тур кучайтиргичларга бўлинади. Улардан электрон кучайтиргичлар универсаллиги, қатор сифатли характеристикаларга эга бўлиши билан бошқа кучайтиргичлар устун туради. Шунинг учун улардан жуда кўп радиоэлектрон ва бошқа масалаларни ҳал қилишда кенг фойдаланилади. Қўлланиладиган ўрни, вазифаси ва бошқа белгиларига қараб жуда кўп турдаги электрон кучайтиргичлар ишлаб чиқарилади ва турлича номлар билан юритилади.

Кучайтириш жараёнини 5.2-расмда кўрсатилган схема ёрдамида тушунтириш мумкин. Унда ўзгармас E ток манбаи билан кетма-кет қилиб икки қаршилик — Z_1 (бошқарилувчи) ва Z_2 (ўзгармас) уланган. Z_2 қаршилик нагрузка қаршилиги деб аталади. Z_1 чизикли бўлмаган актив элемент қаршилиги бўлиб, занжирнинг киришига (пунктир чизик) бошқарувчи кучланиш ёки ток таъсир этганда катта-



5.2-расм. Кучайтириш схемасининг таркиби.

лиги ўзгариб боради. Бу ўзгариш жуда кенг оралиқда бўлиб, манба энергияси сарф бўлмаган ёки жуда оз миқдор сарф бўлган ҳолда содир бўлади. Лекин Z_n қаршиликда ажраладиган қувват ортади. Шунга кўра, бошқарувчи элементнинг вазифаси ўзгармас ток манбаи энергиясини Z_n нагрузка қаршилигига узатилишини тартибга солишдан иборатдир. Одатда бу жараён жуда катта тезликда ўтади. Шунинг учун Z_1 жуда кичик инерцияли элемент бўлиши керак. Энг содда ҳолда Z_1 вазифасини кўп электродли электрон лампа ёки ярим ўтказгичли триод бажаради.

Шундай қилиб, кучайтириш физикавий жараён бўлиб, кам қувватли манба ёрдамида катта қувватли манба энергияси бошқарилишидан иборатдир. Бу катта қувватли манба энергиясининг кам қувватли сигналга узатилишига мос келади. Шунга кўра кучайтиргич катта қувватли манба энергиясини кам қувватли сигналга узатилишини амалга оширувчи қурилмадир.

Агар сигнал қувватининг ортишида унинг шакли сақланса, кучайтириш *чизиқли* деб, акс ҳолда эса, *чиқиқли бўлмаган кучайтириш* деб аталади.

Шуни ёдда тутиш керакки, кучайтиргич таъсир этувчи тебраниш амплитудасини ошириб берадиган жуда кўп қурилмалардан тубдан фарқ қилади. Масалан, юксалтирувчи трансформаторнинг иккиламчи чулғамининг кучланиши бирламчи чулғамининг кучланишидан катта бўлади; якка контурда резонанс вақтида реактив элементидаги кучланиш ёки ток асклик (Q) марта ортади ва ҳ.к. Лекин уларда чиқиш қуввати кириш қувватидан ҳамма вақт кичик бўлади. Шунинг учун уларни кучайтиргич дейиш мумкин эмас.

Умуман ҳар бир кучайтиргич учта асосий қисмга эга:

1. Бошқарувчи (кучайтирувчи) инерцион бўлмаган элемент;

2. Ўзгармас ток манбаи;

3. Нагрузка — истеъмолчи.

Қолган барча қисмлар ёрдамчидир. Бунда нагрузка кучайиб чиққан сигнални ажратиб олса, ёрдамчи қисмлар — кучайтиргичнинг у ёки бу иш режимини ҳосил қилади.

Бошқарувчи элемент турига қараб кучайтиргичлар лампавий ёки яримўтказгичли (транзисторли), нагрузканинг турига қараб эса, аperiодик ёки танловчи кучайтиргичларга ажратилади.

Танловчи кучайтиргичларда нагрузка вазифасини тебраниш контурлари бажаради. Агар у якка тебраниш контурдан иборат бўлса, кучайтиргич резонанс кучайтиргич деб, боғланган тебраниш контури бўлса, ўзгармас соҳали кучайтиргич деб аталади.

Резонанс кучайтиргичлар турли частотали сигналлар спектридан якка ёки жуда кичик частота соҳасига тўғри келадиган тебранишларни кучайтириб беради. Бу хусусият унинг *частота танлаш хусусияти* деб аталади.

Ўзгармас соҳали кучайтиргичлар деярли тўғри тўрт бурчак шаклига яқин ўтказиш соҳасига эга. Шунинг учун улар сигнал спектридаги тебранишларнинг маълум частота оралиғини кучайтириб беради.

Апериодик кучайтиргичларда нагрузка вазифасини резонанс хусусиятига эга бўлмаган элементлар — резистор, дроссель, трансформатор ва бошқалар бажаради. Шунга кўра улар нагрузканинг турига мос номлар билан юритилади. Масалан, резисторли кучайтиргич, дросселли кучайтиргич ва бошқалар. Резисторли кучайтиргичлар реостат кучайтиргич, сўғим боғланишли кучайтиргич ёки RC — кучайтиргич деб ҳам аталади.

Кучайтириладиган сигнал частотасининг абсолют қийматига қараб кучайтиргичлар паст частотали, юқори частотали ва ўзгармас ток кучайтиргичи деган турларга ажратилади.

Паст частотали кучайтиргичлар товуш диапазонидаги тебранишларнинг $f_K - f_{\text{ю}}$ ишчи частота оралиғини бир меъёрда кучайтириш учун хизмат қилади, яъни уларнинг асосий хислати $f_{\text{ю}}/f_K$ частота нисбатининг етарлича катта бўлишидир. Бу тур кучайтиргичларга апериодик кучайтиргичлар мисол бўлади.

Юқори частотали кучайтиргичлар юқори частотали сигналларнинг якка ёки частоталарнинг кичик оралиғини кучайтириш учун хизмат қилади. Уларга резонанс ёки ўзгармас соҳали кучайтиргичлар мисол бўлади.

Ўзгармас ток, аниқроғи, суст ўзгарувчи ток ёки кучланиш кучайтиргичлари паст частотали кучайтиргичнинг бир кўрнниши бўлиб, уларда кучайтириладиган сигнал частотаси нолга яқин бўлади. Кучайтиргичлар ўтказиш соҳасининг кенглигига, сигналнинг шаклига ва бошқа белгиларига қараб ҳам турларга ажратилиши мумкин.

Умуман олганда ҳамма кучайтиргичлар сигналнинг қувватини ошириш учун хизмат қилади яъни барча тур кучайтиргичлар *қувват кучайтиргичларидир*. Лекин кўп ҳолларда кучайтиргичнинг ишини баҳолаш учун унинг чиқишидаги ток ёки кучланишнинг қиймати катта аҳамиятга эга бўлади. Шунинг учун улар шартли равишда кучланиш, ток ва қувват кучайтиргичларига бўлинади. Қувват кучайтиргичлари кучайтириш босқичининг охириги поғонасига тўғри келади. Шунинг учун улар *охирги каскад, чиқиш каскади* каби номлар билан ҳам аталади.

5.2. Кучайтиргичларнинг асосий характеристика ва параметрлари

Кучайтиргичларнинг турлари кўп бўлишига қарамай, улар умумий характеристика ва параметрларга эга. Асосий параметрлардан бири кучайтириш коэффициентидир. У кучайтиргич чиқишида қайси бир катталик (ток, кучланиш ёки қувват) асосий бўлишига қараб аниқланади ва мос ном билан аталади. Масалан, чиқиш кучланишнинг кириш кучланишига нисбати

$$K_U = \frac{U_2}{U_1} \quad (5.1a)$$

кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти дейилса, чиқиш токининг кириш токига нисбати

$$K_I = \frac{I_2}{I_1} \quad (5.1b)$$

ток бўйича кучайтириш коэффициенти деб аталади.

Қувват бўйича кучайтириш коэффициенти эса, кучайтириладиган сигналнинг чиқиш қувватининг кириш қувватига нисбати кўрinishида аниқланади:

$$K_P = \frac{P_2}{P_1} \quad (5.1b)$$

Амалда кучланиш бўйича кучайтириш коэффициенти-дан кенг фойдаланилади. Шунинг учун уни оддий қилиб кучайтириш коэффициенти деб аталади ва «U» белги тушириб ёзилади.

Умуман олганда кучайтиргичнинг чиқиш кучланиши кириш кучланишидан фақат амплитуда қиймати билан эмас, балки фазаси билан ҳам фарқ қилади. Шунинг

учун кучайтириш коэффициентни комплекс катталик бўлиб, частотага боғлиқ миқдордир.

$$K(\omega) = K(\omega) \cdot e^{j\varphi(\omega)} \quad (5.2)$$

Унда, $K(\omega)$ — кучайтириш коэффициентининг модули.

$\varphi(\omega) = \varphi_2 - \varphi_1$ — кириш ва чиқиш кучланишлари орасидаги фаза фарқи. Кўпинча кучайтириш коэффициенти «бел» деган бирликда ўлчанади. Бир «бел» кучайтириш деганда чиқиш ва кириш қувватлари нисбатининг ўнли логарифмаси бирга тенг бўлган катталик тушунилади, яъни нисбатнинг абсолют қиймати 10:1 дир.

Қувват бўйича кучайтириш коэффициенти белларда қуйидагича ифодаланади:

$$K_p[\text{бел}] = \lg \frac{P_2}{P_1} = \lg K_p \quad (5.3a)$$

«Бел» жуда катта миқдор ҳисобланади. Шунинг учун амалда ундан ўн марта кичик миқдор — децибел ишлатилади:

$$K_p[\text{дБ}] = 10 \lg \frac{P_2}{P_1} = 10 \lg K_p \quad (5.36)$$

(5.36) формула асосида ток ва кучланиш бўйича кучайтириш коэффициентларининг децибелларда ўлчанган ифодасига ўтиш мумкин:

$$\begin{aligned} K[\text{дБ}] &= 20 \lg \frac{U_2}{U_1} = 20 \lg K \\ K_I[\text{дБ}] &= 20 \lg \frac{I_2}{I_1} = 20 \lg K_I \end{aligned} \quad (5.3b)$$

Бунда қувватнинг ток ёки кучланишнинг квадратига мутаносиб бўлиши ҳисобга олинган.

Кучайтириш коэффициенти «непер» деган катталикда ҳам ўлчанади. У кучайтириш коэффициентининг натурал логарифми орқали ифодаланишидир:

$$K[\text{непер}] = \ln \frac{U_2}{U_1} = \ln K \quad (5.4a)$$

Кучайтириш коэффициентининг децибел ва неперда ўлчанган қийматлари орасидаги боғланиш мавжуд:

$$\left. \begin{aligned} K[\text{дБ}] &\cong 8,7 K[\text{непер}] \\ K[\text{непер}] &\cong 0,115 K[\text{дБ}] \end{aligned} \right\} \quad (5.4b)$$

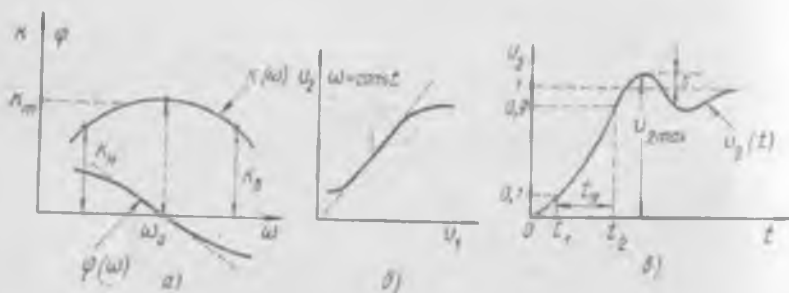
Кучайтиргичларнинг характеристикалари тўрт гуруҳга ажратилиши мумкин. Биринчи гуруҳга кучайтиришдаги сигнал шаклининг бузилишини ифодаловчи характеристикалар киради. Улар кучайтириш жараёнида сигнал шаклининг бузилиш даражасини баҳолаш ёки бузилишсиз кучайтириш хусусиятини белгилаш имконини беради.

Иккинчи гуруҳ характеристикалар кучайтириш схемасидан сигнал бузилмай ўтиши учун кучайтиргичнинг параметрлари қандай бўлиши зарурлигини ифодалайди.

Учинчи гуруҳ характеристикалар сигнални кучайтириш жараёнида унга бўладиган зарарли таъсирларни ифодалайди.

Тўртинчи гуруҳ характеристикалар кучайтириш схемаси хусусиятлари ва кучайтирувчи элемент иш режимини характерлаб беради.

Бу характеристикалардан биринчи ва иккинчи гуруҳ характеристикалари энг катта аҳамиятга эга. Улар кучайтиргичнинг ўтиш ва стационар характеристикаларидир (5.3- расм).



5.3- расм. Кучайтиргичнинг стационар (а ва б) ва ўтиш (в) характеристикаси.

Идеал кучайтиргичда чиқиш кучланишининг шакли кириш кучланишининг шакли билан бир хил бўлади ва стационар характеристикалар (5.3 а, б- расм, пунктир чизиқ) тўғри чизиқли боғланишни беради. Реал кучайтиргичларнинг характеристикалари ҳамма вақт тўғри чизиқли боғланишдан четлашади. У кучайтиргичда содир бўладиган бузилишларни ифодалайди. Бузилишларни баҳолаш учун спектраль усулдан фойдаланиб, кучай-

тиргичнинг кириш ва чиқиш сигналини гармоник ташкил этувчилар йиғиндисидан иборат деб қараш керак.

Агар кучайтиргичнинг чиқиш кучланишининг спектри унинг кириш кучланиши спектрига мос тушса, сигнал бузилмаган бўлади. Бунда:

1) чиқиш кучланиши спектрида янги гармоник ташкил этувчилар ҳосил бўлмайди;

2) чиқиш ва кириш сигналнинг мос гармоник ташкил этувчилари амплитудаларининг нисбати бир хил қийматли бўлади;

3) кириш ва чиқиш сигнали мос гармоник ташкил этувчилари фазалари бир хил бўлади.

Агар бу шартлардан бирортаси бажарилмай қолса, кучайтиргич сигнални бузиб кучайтирган бўлади.

Кучайтиргичлардаги бузилишлар чизиқли ва чизиқли бўлмаган бузилишга бўлинади. Чизиқли бузилишлар частотавий, фазавий ва ўтиш бузилишларига ажратилади ва мос номли характеристикалар орқали ифодаланади. Чизиқли бўлмаган бузилишлар эса, кучайтиргичнинг амплитудавий характеристикаси орқали аниқланади.

Гармоник ташкил этувчиларининг бирдай кучайтирилмагани сабабли сигнал шаклининг бузилиши частотавий бузилишлар деб аталади. Улар частотавий характеристиканинг ишчи частота диапазонидаги нотекислиги билан характерланади.

Ишчи частота диапазони деганда шундай частоталар оралиғи тушуниладики, бу оралиқда кучайтириш коэффициентининг ўзгариши олдиндан белгиланган чегаравий K_n ва K_b қийматидан камайиб кетмайди (5.3- расм).

Частотавий бузилишлар M^* —*частотавий бузилишлар коэффициенти* орқали ифодаланади. У кучайтириш коэффициентининг максимал қийматини берилган частотадаги кучайтириш коэффициентига нисбати кўринишида аниқланади:

$$M^* = \frac{K_{\max}}{K} \quad (5.5a)$$

Частотавий бузилишлар коэффициентига тескари бўлган миқдор *характеристиканинг нотекислик коэффициенти* деб аталади:

$$M = \frac{1}{M_0} = \frac{K}{K_{\max}}$$

(5.56)

Частотавий бузилишлар коэффициентининг энг катта қиймати кучайтиргичнинг қандай мақсадда қўлланишига боғлиқ. Масалан, радиоэшиттириш мақсадида ишлатиладиган кучайтиргичларда у (2÷4) дБ, электрон ўлчов асбоблари кучайтиргичларида эса, децибелнинг юздан бир улуши тартибида бўлади.

Мураккаб сигнал ташкил этувчилари фазасининг кучайтиргичдан вақт бўйича бир хил силжимаи ўтиши натижасида чиқиш сигнали шаклининг ўзгариши *фазавий бузилишлар* деб аталади ва кучайтиргичнинг фазавий характеристикаси орқали характерланади.

Шуни айтиш керакки, одамнинг қулоғи сигналнинг ташкил этувчиларида ҳосил бўладиган фаза ўзгаришларини сезмайди. Шунинг учун сигнал шаклининг фазавий бузилишлар ҳисобига ўзгаришини одам сезмайди. Шу сабабли паст частотали кучайтиргичларда фазавий бузилишлар ҳисобга олинмайди. Телевизор ва осциллографларнинг трубкаларида ҳамда айрим ўлчов асбоблари кучайтиргичларида фазавий бузилишлар катта таъсирга эга. Чунки бунда экрандаги тасвир ўзининг ҳақиқий ифодасидан четлашади. Шунинг учун бу қурилмаларда фазавий бузилишларнинг қатъий чегараси белгилаб қўйилади. Масалан, осциллограф трубкаларида у 4°—5° дан ортмаслиги керак.

Кучайтиргичларининг схемасидаги реактив элементлар унинг ўтиш характеристикасининг ўзгаришига олиб келади. Бу ўзгариш ўтиш бузилишлари орқали ифодаланади ва икки хилга бўлинади: сигнал fronti ва чўққисининг бузилиши.

Замонавий кучайтиргичларда сигнал олди фронтининг тикланиши унинг давом этиш вақтига нисбатан жуда қисқа вақт ичида юз беради. Шунинг учун кучайтиргичдаги ўтиш бузилишларини аниқлаш учун унинг ўтиш характеристикасининг вақт ўқини даражалаш турлича қилиб олинади. Масалан, сигнал фронтининг бузилишларини аниқлашда вақт ўқининг даражаланиши узайтирилган ҳолда олинса, сигнал чўққисининг бузилишини аниқлашда вақт ўқининг даражаланиши жуда қисқартирилган ҳолда олинади. Биринчи ҳолда характеристика *қисқа вақтлар ўтиш характеристикаси* дейилса, иккинчи ҳолда у *узайтирилган вақтлар ўтиш характеристикаси* деб аталади. Сигнал фронтининг тик-

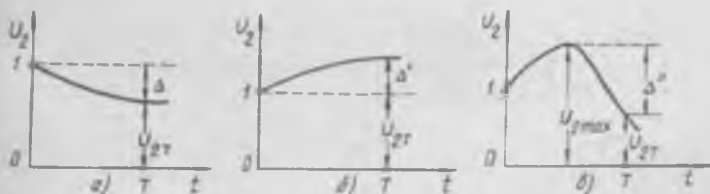
ланиш вақти t_1 ва четлашиш δ деган катталиклар орқали ифодаланади (5.3-в расм).

Импульс фронтининг тикланиш вақти деганда чиқиш кучланиши ўз қийматининг 0,1 улушидан 0,9 улушигача ўсишга эришиш учун кетган вақти тушунилади:

$$t_y = t_2 - t_1.$$

δ четлашиш ўтиш характеристикасидан сигнал максимал ординатасининг олди фронти тиклангандан кейинги ординатаси фарқи кўринишида аниқланади: $\delta = U_{2\max} - 1$ ва фойзларда ёки нисбий қиймат кўринишида ифодаланади.

Импульс чўққисининг бузилиши унинг тепа қисмининг импульс узилиш (туғаш) вақтидаги қийматидан огиши билан белгиланади. 5.4-расмда кўрсатилган узоқ вақтлар ўтиш харктеристикасидан улар қуйидагича аниқланади:



5.4- расм. Нормаллашган узайтирилган вақтлар ўтиш характеристикаси.

$\Delta = 1 - U_{2T}$ — пасайиш,

$\Delta' = U_{2T} - 1$ — кўтарилиш,

$\Delta'' = U_{2\max} - U_{2T}$ — ўзгариш амплитудаси.

Сигнал шаклининг спектрда янги гармоник ташкил этувчиларнинг ҳосил бўлишига боғлиқ бузилишлари *чизиқли бўлмаган бузилишлар* деб аталади. Унинг ҳосил бўлишига сабаб кучайтиргичнинг схемасида чизиқли бўлмаган харктеристикали элементлар (электрон лампалар, транзисторлар ва бошқалар)нинг мавжудлигидир. Кучайтиргичдаги чизиқли бўлмаган бузилишлар унинг амплитудавий характеристикаси орқали ифодаланади.

Идеал кучайтиргичнинг амплитудавий характеристикаси координат бошидан ўтувчи тўғри чизиқдан иборат бўлади (5.3 б- расм, пунктир чизиқ). Реал кучайтиргичда у координат бошидан эмас, балки чиқиш кучланиши-

нинг бирор қийматидан бошланади ва юқори қисмида тўғри чизиқдан четлашади. Ана шу четлашув кучайтиргичдаги чизиқли бўлмаган бузилишни ифодалайди. Унинг қандай ҳосил бўлишини кучайтирувчи элементнинг динамик характеристикасидан аниқлаш мумкин.

Амплитудавий характеристиканинг пастки қисми кучайтиргичнинг ички шовқинларининг сатҳи билан чегараланади. Чунки реал кучайтиргичларда кириш кучланиши берилмаганда ҳам чиқишда маълум миқдор кучланиш кузатилади. У кучайтиргичдаги шовқиннинг сатҳини белгилаб беради.

Шовқиннинг сатҳи кучайтиргичнинг ишини характерловчи асосий катталиклардан бири бўлиб, унинг сезгирлигини белгилайди. Кучайтиргичнинг сезгирлиги деганда, чиқиш кучланиши кузатилиши мумкин бўлган кириш сигналнинг амплитуда қиймати тушунилади.

Шовқин сатҳининг катталиги шовқин коэффициентни орқали аниқланади. Унинг катталиги бир хил шаронда ишловчи реал кучайтиргич шовқин қувватининг шовқинсиз кучайтиргичнинг шовқин қувватига нисбати кўринишида аниқланади:

$$F_{ш} = \frac{P_{ш}}{P_{ш}^*} \quad (5.6)$$

Унда, $P_{ш}$ — реал кучайтиргичнинг шовқин қуввати,
 $P_{ш}^*$ — шовқинсиз (идеал) кучайтиргичнинг шовқин қуввати.

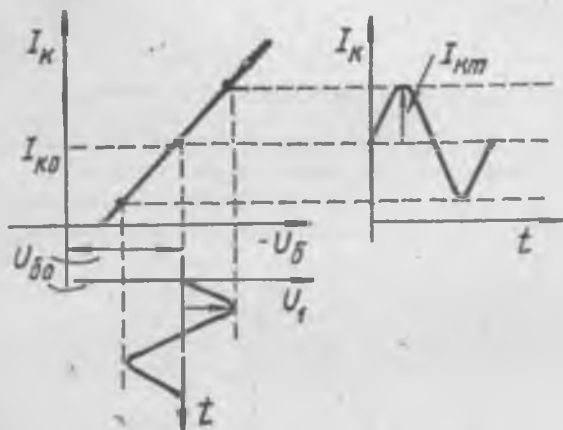
Амплитудавий характеристиканинг тўғри чизиқли қисми *кучайтиргичнинг динамик кучайтириш диапазони* деб аталади:

$$D = 20 \lg \frac{U_{\max}}{U_{\min}} [\text{дБ}] \quad (5.7)$$

Динамик кучайтириш диапазонининг юқори чегараси чизиқли бўлмаган бузилишлар ҳосил бўладиган кучланишнинг $U_{\max}$ қиймати билан, қуйи чегараси эса, кучайтиргичнинг ички шовқинининг сатҳи $U_{\min}$ билан чегараланади. Унинг кенглиги кучайтирувчи элемент характеристикасининг тўғри чизиқли қисми билан аниқланади. Бу қисм қанча катта бўлса, кучайтиргичнинг динамик кучайтириш диапазони шунча кенг бўлади.

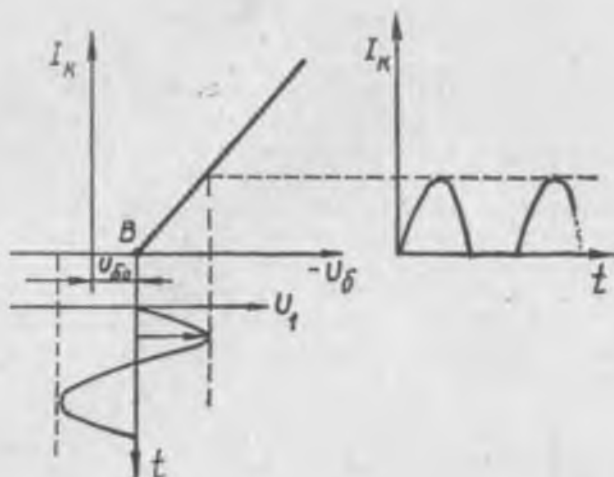
5.3. Кучайтиргичнинг иш режимлари

Кучайтиргичларнинг бошқарувчи элементи чизиқли бўлмаган элемент бўлгани учун кучайтириладиган сигнал бузилишга учрайди. Чизиқли бўлмаган бузилишларнинг бўлиши ёки бўлмаслиги сигнал амплитудасининг катталигига ва бошланғич ишчи нуқтанинг нагрузка чизиғида тапланиш ўрнига боғлиқ. Шунга кўра уларнинг иш режими 3 та асосий турга эга: А, В ва С режимлар. Кучайтиргичнинг бу иш режимлари *кучайтириш синфлари* деб ҳам аталади. Улар гармоник тебранишлар учун сон жиҳатдан кесиш бурчаги орқали характерланади.



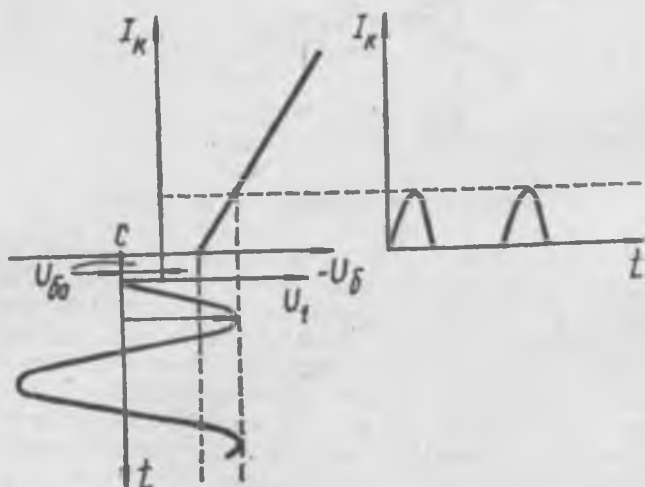
5.5- расм. Кучайтиргичнинг А иш режими.

Кучайтиргичнинг А иш режимида бошланғич ишчи нуқта кучайтирувчи элемент динамик характеристикасининг тўғри чизиқли қисмига жойлашган бўлиб, кириш кучланишининг таъсири давомида шу қисмдан чиқиб кетмайди. Бу 5.5-расмда биполяр транзисторнинг УЭ уланиш схемасининг ўтиш характеристикаси мисолида тасвирлаб берилган. Ундан коллектор токи ўзгаришининг кириш кучланишига мос бўлиши, амплитудасининг I_{K0} ўзгармас ташкил этувчи токдан кичиклиги кўринди. Шунинг учун кесиш бурчаги $\Theta = 180^\circ$ бўлиб, чиқиш сигналининг шакли кириш сигналиники билан мос ту-



5.6- расм. Кучайтиргичнинг В иш режими.

шади, яъни чизиқли бўлмаган бузилишлар кузатилмайди. А — режимда кучайтиргичнинг киришига сигнал таъсир этса ва этмаса ҳам манбадан кўп энергия сарф бўлади, чунки I_{K0} ток катта қийматга эга. Шунинг учун



5.7- расм. Кучайтиргичнинг С иш режими.

бу режимнинг фойдали иш коэффициенти жуда кичик ($\eta < 50\%$). Бу унинг камчилигидир.

В иш режимда бошланғич ишчи нуқта ўтиш характеристикасининг бошланғич нуқтасида (очириш потенциалига тенг) жойлашган бўлади (5, 6-расм). Шунинг учун ўзгармас ташкил этувчи $I_{ко}$ ток нольга тенг (идеал ҳолда) бўлиб, кириш сигналининг ярим даврларидагина транзистордан ток ўтади ($\Theta = 90^\circ$). Натижада кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициенти 80% гача етади. Лекин чизиқли бўлмаган бузилишлар жуда катта бўлади.

Кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициентини янзда орттириш учун С иш режимга ўтилади. Унда бошланғич ишчи нуқта ёпилиш потенциалидан ҳам ичкарироқда танланади (5.7- расм, С нуқта). Сигнал таъсир этмаса, кучайтирувчи элемент тўлиқ ёпиқ ҳолатда бўлади. Сигнал таъсир эттирилганда эса, элементдан ток ярим даврнинг бир қисмидагина ўтади ($\Theta < 90^\circ$). Шунинг учун чизиқли бўлмаган бузилишлар В иш режимдагидан кўра кўпроқ бўлади.

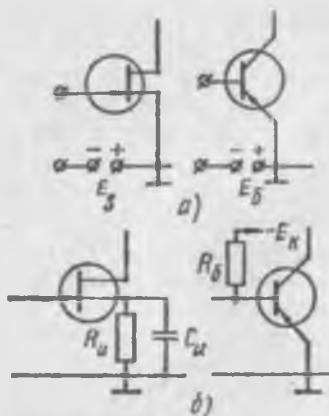
Шуни айтиш керакки, импульс сигналларини кучайтиришда кучайтирувчи элементнинг Д иш режим деган режимдан фойдаланилади. Унда кучайтирувчи элемент ё кесиш, ёки тўйиниш ҳолатида бўлади. Кесиш ҳолатида элементдан ўтувчи ток нольга тенг бўлса, тўйиниш ҳолатида — чиқиш кучланишининг ўзгариши нольга тенг бўлади. Шунинг учун Д режим электрон калит режими бўлиб, фойдали иш коэффициенти бирга яқиндир.

5.4. Кучайтириш режимларини ҳосил қилиш

Кучайтиргичнинг бирор иш режимини жорий қилиш учун кучайтирувчи элементнинг электродларига тегишли ўзгармас кучланишларни бериш керак. Бунда кучайтирувчи элемент электродларига берилган кучланишнинг абсолют қиймати эмас, балки унинг электродлараро нисбий қиймати катта аҳамиятга эга бўлади.

Динамик характеристикада ишчи нуқтанинг ўрнини белгилувчи кучланиш *силжитиш кучланиши* деб аталади. У икки хил усулда — ўзгармас ток манбаи ёрдамида ёки автоматик усулда (СТОК ёки коллектор манбаи ҳисобига) ҳосил қилинади.

Силжитиш кучланиши ҳосил қилишнинг биринчи усулида кучайтирувчи элементнинг кириш занжирига



б.8- расм. Силжитиш кучланишини ҳосил қилиш.

(затвор ёки базага) сигнал манбаи билан кетма-кет қилиб ўзгармас ток манбаи уланади (5.8 а-расм). Унинг афзаллиги схеманинг соддалиги ва силжитиш кучланишининг доимийлигидир. Аммо алоҳида ўзгармас ток манбаининг қўлланилиши бу усулнинг камчилигидир. Чунки кучайтириш каскадларининг сони ортиши билан манбалар сони ҳам ортиб борадики, бу ноқулайдир. Ундан қутулиш учун иккинчи усулдан кенг фойдаланилади. Лекин уни фақат кучайтиргичнинг А иш

режимидагина қўллаш мумкин.

Униполяр транзисторнинг затворида автоматик силжитиш кучланишини ҳосил қилиш учун унинг исток занжирига R_n резистор уланади (5.8 б- расм). Уни **силжитиш қаршилиги** деб аталади.

Сток токининг I_0 ўзгармас ташил этувчиси R_n резистордан ўтганда истокда $U_n = I_{co} \cdot R_n$ га тенг потенциал тушуви ҳосил бўлади ва унинг потенциали умумий симга нисбатан мусбатроқ бўлиб қолади. Лекин электродларнинг потенциали истокка нисбатан аниқлангани учун затвор потенциални ана шу потенциал ташуви қадар манфий ($U_n = -U_{zo}$) деб қараш керак.

Демак, сток манбаи энергияси ҳисобига затворда силжитиш кучланиши ҳосил бўлади. Шунинг учун уни **автоматик силжитиш** деб аталади.

Кучайтиргичнинг киришига сигнал берилганда транзистордан ўзгармас ташкил этувчи ток билан бир қаторда ўзгарувчан ток ҳам ўта бошлайди. Натижада R_n резисторда ўзгарувчан кучланиш ҳам ҳосил бўлади. У затворга тескари ишора билан узатилгани учун кириш сигналининг таъсирини ўзгартиради. Ундан қутулиш учун R_n резистор етарлича катта сигимли C_n конденсатор билан шунтланади:

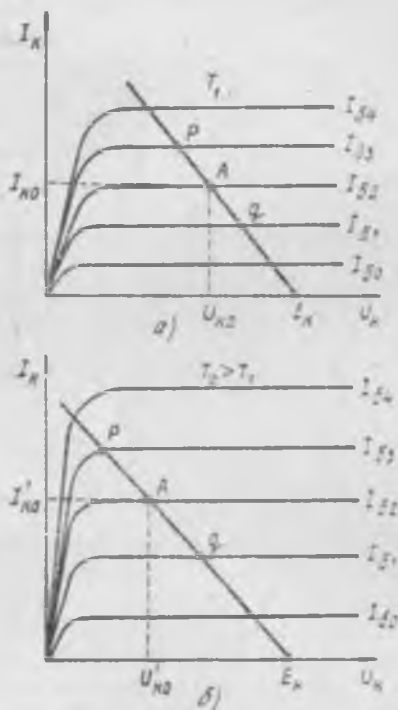
$$R_n \ll \frac{1}{\omega_n C_n}$$

Бу тенгсизлик сигнал спектридаги энг кичик частотали тебраниш учун ўринли бўлиши шарт.

Биполяр транзисторли схемаларда автоматик силжйтиш кучланишини ҳосил қилиш бирмунча мураккаб. Унда автоматик силжйтиш занжири бир вақтда икки вазифани — силжйтиш кучланишини ҳосил қилиш ва термостабиллаш вазифаларини бажаради.

Умумий эмиттерли кучайтириш схемасида транзистор актив режимда ишлаши учун эмиттер ўтишига тўғри, коллектор ўтишига эса, тескари йўналишда кучланиш берилиши керак. Шунинг учун $p-n-p$ турли транзисторда база потенциали нолга тенг бўлганда эмиттерга мусбат ва коллекторга манфий кучланиш берилади. Уни жорий қилиш учун эса, коллектор манбаи билан база оралиғига R_6 резисторни улаш етарлидир (5.8 б-расм). База токининг ўзгармас қиймати учун R_6 резисторнинг кагталигини $U_{\text{бз}} = -E_k + R_6 I_{\text{бз}}$ нфодадан аниқлаш мумкин. Лекин

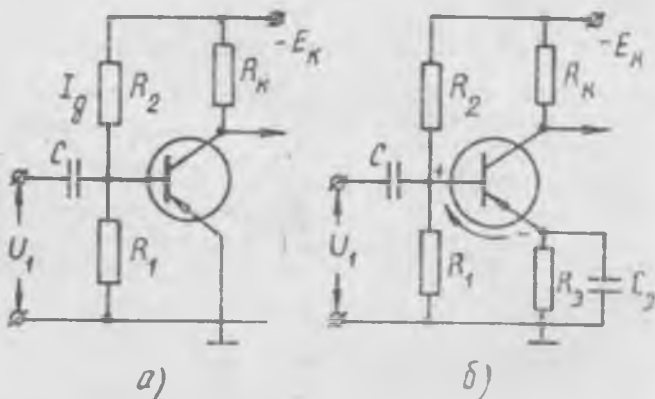
транзисторларнинг параметрлари бир хил қилиб ишлаб чиқарилмаслиги, уларнинг ташқи муҳит ҳароратига кучли боғлиқ бўлиши ва бошқа сабаблар $I_6 = \text{const}$ усулдан фойдаланиш имконини бермайди, яъни бу режим тургун эмас. Масалан, ҳарорат ортиши билан транзисторнинг токлари (I_6 , I_7 , I_k), жумладан, коллектор токининг ўзгармас ташкил этувчиси $I_{\text{ко}}$ ортади. Натижада нагрузка чизиги ўзгариб, кучайтиргичнинг иш режими бузилади. У 5.9-расмда кўрсатилган. Унда ишчи нуқтанинг ўрни ўзгаришсиз қолиши учун схемага



5.9-расм. Транзистор иш режими-
нинг муҳит ҳароратига боғлиқлиги.

қушимча элементлар киритилиши керак. У термостабиллаш занжири фақат ишчи нуқтанинг ўрнини сақлайди, параметрлар ўзгаришига эса, таъсир этмайди.

Транзисторнинг стабил иш режимини ҳосил қилишнинг усуллари жуда кўп. Шулардан бири база потенциалини кучланиш булгичи орқали олишдир (5.10 а-расм). Унда U_6 , кучланишга база токининг таъсирини йўқотиш учун R_1 ва R_2 резисторларнинг катталигини $I_g \gg I_6$ шарт бажариладиган қилиб танлаш керак. Ана шунда ташқи ҳарорат ўзгарса ҳам, транзистор алмаштирилганда ҳам база потенциали ўзгаришсиз қолади. Лекин $I_g \gg I_6$ тенгсизлик бажарилиши учун $R_1 R_2$ кучланиш булгичининг қаршилигини кичрайтириш керак. Бунда схеманинг кириш қаршилиги кичрайиб, манба токининг сарф бўлиши ортади. Шунинг учун иш режим танлашнинг бу усули ҳам рационал эмас.



5.10- расм. Транзисторнинг иш режимини ҳосил қилиш турлари.

Транзистор иш режими стабил бўлишини таъминлашнинг энг кенг тарқалган усулларида бири эмиттер занжирига R_3 ва C_2 элементларни улашдир (5.10б-расм). Унда кучланиш булгичининг қаршилигини камайитириш талаб қилинмайди.

Эмиттер-база оралиғининг U_6 , кучланиши фақат U_6 база кучланиши билан эмас, балки эмиттер кучланиши билан ҳам аннқланади ва катталиги R_1 , R_2 , R_3 резисторларга боғлиқ бўлади.

Кириш сигналининг таъсири пўқ вақтда E_k манба таъсирида транзистор электродларида тегишли ўзгармас кучланишлар ҳосил бўлади ва коллектор занжиридан I_{k0} , база занжиридан I_{b0} , эмиттер занжиридан I_{e0} ўзгармас тоқлар ўтиб туради. Шунда ташқи муҳит ҳарорати ўзгарса, масалан, ҳарорат кўтарилса, бу тоқлар ҳам ортади. Натижада база-ер, эмиттер-ер ва коллектор-ер оралигидаги кучланишлар ўзгаради. Лекин транзистор учун бу кучланишлар ўзгаришининг абсолют қиймати эмас, балки нисбий қиймати катта аҳамиятга эга. Шунинг учун $R_1 R_2$ кучланиш бўлгичининг қаршилиги кичик бўлса, база тоқининг ΔI_{b0} ўзгариши база-ер кучланишига кам таъсир этади ($\Delta U_{b0} = 0$). Лекин эмиттер тоқининг ўзгариши R_3 резисторда катта кучланиш тушуви ҳосил қилади ва у тескари ишора билан базага узатилади. Бу эмиттер $p-n$ ўтишининг ёпилишига, яъни эмиттер тоқининг камайишига олиб келади. Натижада коллектор тоқи стабилланади. Бунда R_3 резисторнинг қаршилиги қанча катта бўлса, унинг стабиллаш таъсири шунча кучли бўлади. Лекин R_3 нинг ортиши E_k манба энергиясининг сарф бўлишини ортиради. R_1 ва R_2 резисторларнинг қаршилигини ҳам жуда кичик қилиб олиш мумкин эмас. Чунки у кучайтиргичнинг кириш қаршилигини шунглаб, яна энергия сарф бўлишини ортишига олиб келади. Одатда $R_1 \gg 10 R_{кир}$ қилиб олинади.

Умуман термостабиллаш занжирининг элементларини қуйидаги муносабатлар асосида танлаш мумкин:

$$R_3 = \frac{E_k - U_{к0} - I_{к0} R_k}{I_{e0}}; \quad R_1 = \frac{E_k}{I_{e0} (m-1)}; \\ R_2 = \frac{E_k R_3}{(m-1)(E_k - I_{e0} R_3)} \quad (5.8)$$

Бунда $m = 1 + \frac{R_3}{R_1}$ — кириш қаршилигига боғлиқ коэффициент,

$$R_1' = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} \text{ — эквивалент кириш қаршилиги.}$$

Умумий эмиттерли схема учун $m=2-5$ қилиб олинади.

Кучайтиргичнинг киришига сигнал берилганда эмит-

тер токининг ўзгарувчан ташкил этувчиси ҳосил бўлади. Унинг R_s резистордаги потенциал тушуvidан қу-тулиш учун эмиттерга C_s конденсатор киритилади:

$$\frac{1}{\omega_s C_s} \ll R_s$$

5.5. Кучланиш кучайтиргичларини текшириш усуллари

Кучланиш кучайтиргичлари кучайтириш погонаси-нинг охириг қаскади учун зарур бўлган миқдордаги куч-ланишни ҳосил қилади. Уларга қўйиладиган асосий та-лаб кириш занжири қаршилигининг етарлича катта бўлиш ва кам сонли кучайтириш погонасида энг катта кучайтириш коэффицентига эришишдир. Бу талаблар кучайтиргичнинг бошқарувчи элементини улаш усулини танлаш йўли билан амалга оширилади. Масалан, бипо-ляр транзисторлар умумий эмиттерли, униполяр тран-зисторлар умумий истоки ва ҳ.к. қилиб уланади.

Умуман олганда кучланиш кучайтиргичлари мурак-каб қурилмадир. Уларни текшириш усули схемадаги элементлар характеристикасининг математик аппарати билан белгиланади. Танланган усул ҳарбир хусусий ҳолда схемадаги актив ва пассив элементларнинг фақат кўриладиган шароитдаги иш режиминигина ифода-лайди.

Қўйинча кучланиш кучайтиргичларида актив ва пас-сив элементлар чизикли режимда ишлайди. Шунинг учун қурилманинг кириш ва чиқиш кучланишлари ора-сидаги боғланиш чизикли бўлади. Унда кучайтиргич чи-зикли занжир бўлиб, чизикли тенгламалар орқали ифо-даланади.

Кучайтириладиган сигнал спектрининг ташкил этув-чиларига қараб кучланиш кучайтиргичлари қўидаги усуллар билан текширилади:

1. Частотавий усул.
2. Ўтиш характеристикалар усули.
3. Импульс характеристикалар усули.

Частотавий усул билан текширишда кириш сигнали гармоник ташкил этувчилар йиғиндисидан иборат деб қаралади. Улар кучайтиргичга таъсир этишидан етар-лича узок муддат олдин бошланиб, доимий амплитуда, частота ва бошлангич фазага эга. Шунинг учун кучай-

тиргичнинг чиқиш сигнали турғун ҳолатдаги гармоник ташкил этувчилардан иборат бўлади. Уларнинг частотаси ўзгармаган ҳолда фақат амплитуда ва фазалари ўзгаришга учрайди. Бу ҳолда кучайтиргичнинг иши частотавий ва фазавий характеристикалар орқали ифодаланади.

Ўтиш характеристикалар усули билан текширишда кириш сигнали кучланиш сакрашларининг йиғиндисидан иборат деб қаралади. Бу сакрашлар бир-бирига нисбатан зақт бўйича силжиган бўлиб, катталиги «бирлик функция»ни сакраш баландлигига кўпайтирилганига тенг бўлади. Бу ҳолда кучайтиргичнинг хусусиятлари унинг ўтиш характеристикаси орқали ифодаланади.

Импульс характеристикалар усулида кириш сигнали чексиз қисқа вақт давом этадиган импульслар йиғиндисидан иборат деб қаралади. Унинг катталиги импульс юзаси билан «бирлик функция» нинг кўпайтмаси кўринишида аниқланади. Бунда кучайтиргичнинг иши унинг импульс характеристикаси орқали ифодаланади.

Кўпинча ўтиш ва импульс характеристикалари бирлаштирилиб, кучайтиргичнинг *вақт характеристикаси* деб аталади.

Кучайтиргичнинг частотавий ва вақт характеристикалари ўзаро узвий боғланган катталиклардир. Чунки улар бир кучайтиргичнинг у ёки бу хусусиятини ифодалайди. Шунинг учун юқорида келтирилган текшириш усуллари универсал бўлиб, кучайтиргичнинг хусусиятларини ўрганишда уларнинг истаган биттасидан фойдаланиш мумкин. Аммо кучайтиргичда гармоник сигналлар кучайтирилганда текшириш учун частотавий усул қулай бўлса, импульс сигналлар кучайтирилганда — вақт характеристикаларидан фойдаланиш қулайроқ бўлади.

Шуни айтиш керакки, юқорида келтирилган кучланиш кучайтиргичларини текшириш усулларида бевосита фойдаланишда маълум қийинчиликлар пайдо бўлади. Бу қийинчиликлар кучайтиргичда сигналнинг кучайтирилиши жараёнида кириш ва чиқиш кучланишларининг масштаби — катталиги ўзгаришига алоқадор. Бу ўзгаришларни эквивалент схемалар усули ёрдамида ҳисобга олинади. Унинг моҳияти шундан иборатки, кучайтиргичнинг бошқарувчи элементи ўзининг эквивалент схемаси билан алмаштирилади ва унга кучайтиргичнинг принципнол схемасига мос равишда пассив элементлар

қўшиб қўйилади. Натижада кучайтиргичнинг тулиқ эквивалент схемаси ҳосил бўлади. Шундан кейин зажирларни ҳисоблаш усулларида биронтасини қўллаб, кучайтиргичнинг эквивалент схемаси текширилади ва кучайтириш коэффиценти, частотавий ва вақт хараактеристикалари топилади. Табнийки, кучайтиргични бу усулда текшириш учун кучайтирувчи элементнинг ўрғанилаётган кучайтириш режими учун эквивалент схемаси аниқланган бўлиши керак.

Эквивалент схема тузишнинг бир-биридан тубдан фарқ қиладиган икки усули мавжуд. Улардан бирида кучайтирувчи элемент чизиқли (актив) тўрт қутбли система билан алмаштирилса, иккинчисида у физикавий эквивалент схемалар билан алмаштирилади.

Эквивалент схема тузишнинг биринчи усулида кучайтирувчи элементнинг хусусиятлари схемадаги ток, кучланиш, қаршиллик каби катталиклар орқали ифодаланади. Шунинг учун у кучайтириш каскадларининг ягона умумлашган эквивалент схемасини ҳосил қилиш ва бирдай текшириш имконини беради. Лекин бунда (актив) тўрт қутбли система электр схемасининг қандай бўлиши ифодаловчи тенгламалар системасининг танланишига боғлиқ бўлиб, кучайтирувчи элементдаги физик жараёнларни бевосита акс эттирмайди. Бу усул кучайтиргичнинг кўп турларини умумлаштириб текшириш имконини берса ҳам, бир кучайтиргични ҳар томонлама текшириш учун тўғри келмайди.

Эквивалент схема тузишнинг иккинчи усули бу камчиликдан ҳолис бўлиб, кучайтирувчи элементнинг электр хусусиятларини етарлича аниқлик билан ифодаб беради. Физикавий эквивалент схемалар кучайтиргич схемасидаги маълум физик жараёнларни ҳисобга олган ҳолда тузилади. Кучайтирувчи элементни турлича электр схемалар билан моделлаштириш мумкин бўлгани учун физикавий эквивалент схемалар ҳам турлича бўлади. Уларнинг ҳар бири ўзига хос физик параметрлар орқали хараактерланади.

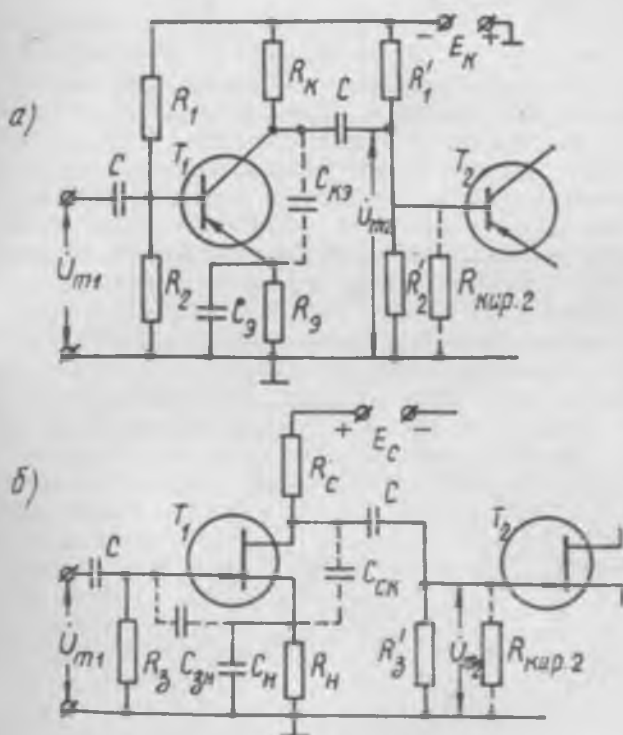
Физикавий эквивалент схемаларнинг асосий афзаллиги шундаки, уларнинг параметрлари кучайтирувчи элементнинг параметрларига боғлиқ бўлади ва ишлатаётган элементнинг хусусиятларини тўла акс эттиради. Лекин бунда кучайтирувчи элементлари турлича бўлган бирхил турдаги кучайтириш каскадларининг хусусиятларини умумлаштириш мумкин эмас. Чунки ҳар-

бир ҳолда кучайтиргичнинг бошқарувчи элементи тур-
лича физик жараёнлар билан характерланади.

5.6. РС — кучайтиргич

RC — кучайтиргич паст частотали сигналнинг кучланишини оширувчи кучайтиргичдир. Унда нагрузка сифатида резистор қўлланилгани учун уни *резисторларда тузилган кучайтиргич* ёки қисқача *RC — кучайтиргич* дейилади. Унинг кучайтириш хусусиятлари кенг частота, ар оралиғида сигнал частотасига боғлиқ эмас.

5.11-расмда биполяр ва униполяр транзисторда тузилган RC — кучайтиргичнинг принципиал схемаси кўрсатилган. Ундаги актив элементлар турли хил вазифани бажаради. Масалан, актив занжирлардан C, R_1



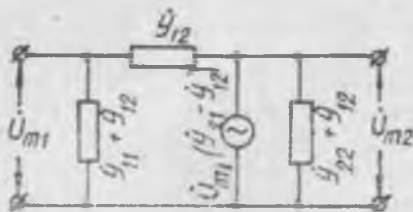
$C_n R_n$ ва $R_1 R_2$ кучайтиргичнинг ўзгармас ток бўйича, қолган элементлар эса, ўзгарувчан ток бўйича иш режимида белгилайди.

Кучайтириш жараёнида бошқарувчи элементнинг чиқишида (коллекторда, стокда) катталиги ўзгарувчан кучланиш катталигига яқин бўлган ўзгармас кучланиш мавжуд бўлади. Бу кучланиш кейинги кучайтириш каскадининг кириш занжирига узатилса, унинг ўзгармас ток бўйича иш режими бузилади. Бундан қутилиш учун кучайтириш каскадларининг орасига конденсатор уланади. Уни *ажратувчи конденсатор* (C) деб аталади. У ўзгарувчан ташкил этувчи бўйича кучайтиргичнинг чиқишини кейинги каскаднинг кириши билан боғлайди, ўзгармас ташкил этувчи токни эса ўтказмайди. Шунга кўра RC — кучайтиргич *сигим боғланишли кучайтиргич* деб ҳам аталади.

Кучайтиргичнинг иш режими схемадаги зарарли элементларга ҳам боғлиқ. Улар асосан кучайтирувчи элементнинг электродлараро сигимидан, монтажнинг C_n сигимидан ва кейинги кучайтириш каскадининг кириш сигимидан иборатдир. Кучайтиргичнинг хусусиятларини ўрганишда улар албатта ҳисобга олиниши зарур.

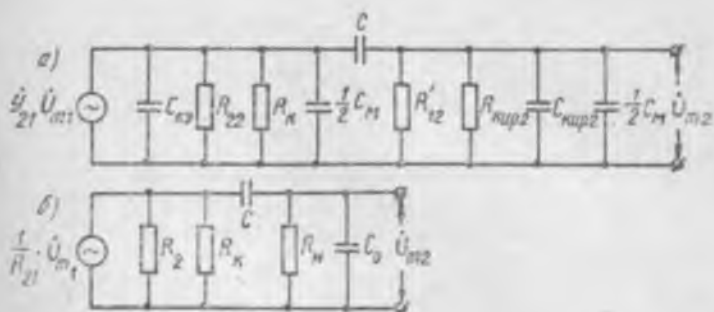
Кучайтиргичнинг стационар характеристикаларини аниқлаш учун кучайтириш коэффициентининг схема параметрлари орқали қандай ифодаланишини билиш керак. Уни кучайтиргичнинг эквивалент схемаси ёрдамида топилади.

Кўпинча биполяр транзисторли кучайтиргичнинг асосий параметрларини аниқлашда Y — параметрлардан фойдаланиш қулай бўлади. У транзисторнинг P — симон эквивалент схемаси орқали ифодаланади (5.12-расм). Умумий ҳолда Y — параметрлар комплекс катталик бўлиб, (3.28) тенгламалар орқали аниқланади.



5.12-расм. Транзисторнинг P — симон эквивалент схемаси.

Лекин кучайтиргичда кучайтириладиган сигнал паст частотали бўлса, унинг мавҳум қисмини ҳисобга олмаслик мумкин. Бундан ташқари, биполяр транзистор учун катта аҳамиятга эга бўлган ички тесқари боғланишни ҳам ҳисобга ол-



5.13-расм. Биполяр транзисторли RC — кучайтиргичнинг тўлиқ (а) ва соддалаштирилган (б) эквивалент схемаси.

масак,, яъни $U_{12}=0$ деб ҳисобласак, кучайтиргичнинг эквивалент схемаси содда ҳолга келади ва 5.13 а-расм кўрнинишида тасвирланади. Унда

$U_{21}U_{m1}$ — эквивалент ток генератори.

R_{22} — транзисторнинг чиқиш қаршилиги.

$R_{12} = \frac{R_1' \cdot R_2'}{R_1' + R_2'}$ — силжитиш заңжирининг эквивалент қаршилиги,

C_m — монтажнинг зарарли сиғими.

$C_{к_0}$ — коллектор-эмиттер оралиғишининг сиғими.

$C_{кпр.2}$ — кейинги кучайтириш каскадининг кириш сиғими

Агар ажратувчи конденсаторнинг сиғими схемада қатнашадиган зарарли сиғимдан етарлича катта бўлишни ҳисобга олсак, уларни параллель уланган деб бирлаштириш мумкин:

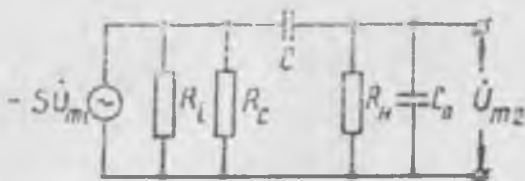
$$C_0 = C_m + C_{к_0} + C_{кпр.2}$$

Бундан ташқари, $R_{кпр.2}$ ва R_{12}' қаршиликларни

$$R_H = \frac{R_{кпр.2} \cdot R_{12}'}{R_{кпр.2} + R_{12}'}$$

деб бирлаштирилса, схема 5.13б-расмдаги каби содда кўрнинишга келади.

Униполяр транзисторли RC — кучайтиргичнинг эквивалент схемаси 5.14-расмда кўрсатилган. Унда ҳам ажратувчи конденсаторнинг сиғими зарарли C_m , $C_{к_0}$, $C_{кпр.2}$ сиғимлардан етарлича катта бўлган учура $C_0 = C_m +$



5.14- расм. Униполяр транзисторли RC — кучайтиргичнинг эквивалент схемаси.

+ $C_{\text{сш}} + C_{\text{кпр.2}}$ ва $R_n \frac{R_{\text{кпр.2}} \cdot R_2}{R_{\text{кпр.2}} + R_2}$ содалаштириш киритилган.

5.13 6 ва 5.14-расмларда кўрсатилган эквивалент схемалар тузилиши жиҳатдан бир хилдир. Шунинг учун уларнинг узатиш коэффициентларининг умумий кўриниши ҳам бир хил бўлади. Уни Кирхгоф тенгламаларини ечиш ёки эквивалент генератор қондасини қўллаш йўли билан ҳисоблаш мумкин. У қуйидаги кўринишга эга:

$$\dot{K} = \frac{K_0}{a + j(\omega\tau_a - \frac{1}{\omega\tau_n})} \quad (5.9)$$

Унда,

$$a = 1 + \frac{R_{\text{кш}}}{R_n} + \frac{C_0}{C}$$

$\tau_a = C_0 \cdot R_{\text{экв}}$ — чиқиш (коллектор, сток) занжирининг вақт доимийси.

$\tau_n = CR_n$ — ўтиш занжирининг вақт доимийси.
— биполяр транзисторли схема учун:

$$K_0 = -\frac{R_{\text{кш}}}{R_{21}}; \quad \frac{1}{R_{\text{экв}}} = \frac{1}{R_k} + \frac{1}{R_{21}} + \frac{1}{R_n} \quad (5.10a)$$

— униполяр транзисторли схема учун:

$$K_0 = -SR_{\text{экв}}; \quad \frac{1}{R_{\text{экв}}} = \frac{1}{R_c} + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_n} \quad (5.10b)$$

Одатда, барча схемалар учун $C \gg C_0$ ва $R_n \gg R_{\text{экв}}$ тенгсизлик ўринли бўлгани учун $a \simeq 1$ деб олинади.

(5.9) ифоданинг модули кучайтиргичнинг частота-вий характеристикасини, аргументи эса, унинг фазавий характеристикасини ифодалайди:



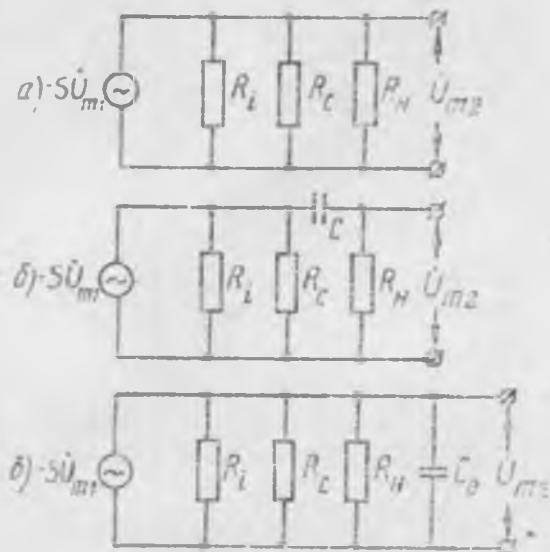
5.15- расм. RC — кучайтиргичнинг частотавий ва фазавий характеристикаси.

$$K = K(\omega) = \frac{K_0}{\sqrt{1 + \left(\omega\tau_n - \frac{1}{\omega\tau_n}\right)^2}} \quad (5.11)$$

$$\psi = \psi(\omega) = \arctg\left(\frac{1}{\omega\tau_n} - \omega\tau_n\right)$$

Уларнинг графиклари 5.15- расмда кўрсатилган. Унда фазавий характеристиканинг частота ўқи П сатҳга тўғри келади. Чунки кучайтирувчи элементнинг чиқиш ва кириш кучланишлари орасидаги фаза фарқи 180° га тенгдир. (5.11) ифодадан кўринаднки, кучайтириш коэффиценти ва фаза силжиши частотага боғлиқ катталикдир. Бу боғланишни қавс ичидаги ифода белгилайди ва у қандайдир ω_0 частотада нольга тенг бўлади. У ҳолда кучайтириш коэффиценти максимал қийматга эришиб, фаза силжиши нольга тенг бўлади. Бу схемадаги энергия тўпловчи C ва C_0 элементларнинг таъсирлари ўзаро тенг ва қарама-қарши йўналишда бўлишини кўрсатади. Шунинг учун эквивалент схемаларда бу элементларни ҳисобга олмаслик мумкин (5.16- расм).

ω_0 частота *квазирезонанс частота* деб аталади ва қуйидагича аниқланади:



5.16- расм. Униполяр транзисторли RC — кучайтиришнинг ўрта (а), қўйи (б) ва юқори (в) частоталар сўҳаси учун эквивалент схемалари.

$$\omega_0 = \frac{1}{\tau_n \tau_0} \quad (5.12)$$

Сигнал частотаси квазирезонанс частотага нисбатан кичрайиши билан ($\omega < \omega_0$) $\omega \tau_0$ катталик полга интилиб, $\frac{1}{\omega \tau_n}$ — ўсади. Шунинг учун (5.11) ифода соддалашиб, қўйидаги кўринишга келади:

$$\left. \begin{aligned} K_n &= \frac{K_0}{\sqrt{1 + \left(\frac{1}{\omega \tau_n}\right)^2}} \\ \psi_n &= \arctg \frac{1}{\omega \tau_n} \end{aligned} \right\} \quad (5.13)$$

Бу частота кичрайиши билан C ва C_0 сигимларининг ўтказувчанлиги кичрайишини ва C_0 сигимининг таъсирини ҳисобга олмаслик мумкинлигини кўрсатади (5.16 б- расм). Шунинг учун кучайтириш коэффициентининг кичрайиши ажратувчи конденсаторининг ўтказувчанлигига боглиқ бўлиб қолади. Сабаби R_c нагрузкадан

ажратиб олиннадиган кучланиш ажратувчи конденсаторнинг қаршилигига ва R_n резисторга бўлинади. Частота кичрайиши билан ажратувчи сигим қаршилиги ортабошлайди ва ундаги потенциал тушуви ҳам ўсади. Натижа R_n резистордаги кучланиш камайиб, кучайтириш коэффициентининг кичрайишига олиб келади (Фаза силжишлари ортади).

Сигнал частотаси квазирезонанс частотага нисбатан ортса ($\omega > \omega_0$), 5.11-ифодадаги $\frac{1}{\omega\tau_n}$ катталик кичрайиб, $\omega\tau_n$ катталик ўсади. Шунинг учун у соддалашиб қуйидаги кўринишга келади:

$$\left. \begin{aligned} K_n &= \frac{K_0}{\sqrt{1 + (\omega\tau_n)^2}} \\ \psi_n &= -\arctg \omega\tau_n \end{aligned} \right\} \quad (5.14)$$

Бу частота ортиши билан ажратувчи конденсаторнинг таъсири сусайиб, зарарли сигимларнинг таъсири ортишини кўрсатади (5.16 в-расм). Шунинг учун ажратувчи конденсаторнинг қаршилиги ҳисобга олинмайди. Бунда паразит сигимларнинг қаршилиги кичик бўлгани учун нагрузка резисторини шунтлай бошлайди. Натижада кучайтиргичнинг чиқишидаги натижавий эквивалент қаршилиқ кичрайиб, чиқиш кучланишининг камайишига олиб келади ва кучайтириш коэффициенти кичраяди (фаза силжишлари ортади).

Шундай қилиб, кучайтиргичнинг частотавий ва фазавий характеристикасини урта частота соҳасига ажратиб мумкин (5.15-расм). 1. $\omega \simeq \omega_0$ — ўрта частоталар соҳаси. Бунда C ва C_0 сигимларнинг таъсири ҳисобга олинмайди, кучайтириш коэффициенти энг катта бўлиб, фаза силжишлари нолга яқин бўлади;

2. $\omega < \omega_0$ — қуйи частоталар соҳаси. Унда фақат ажратувчи конденсаторнинг таъсири ҳисобга олинади. Кучайтириш коэффициентининг кичрайишига (фаза силжишларининг ортишига) сигим қаршилиқнинг ортиши сабаб бўлади.

3. $\omega > \omega_0$ — юқори частоталар соҳаси. Унда кучайтириш коэффициентининг кичрайиши (фаза силжишларининг ортиши)га зарарли сигимларнинг нагрузка резисторини шунтлаши сабаб бўлади.

Частотавий характеристиканинг потекислик коэффициенти аниқлайлик. Қуйи частота соҳасида у (5.13)

ифодадан аниқланади ва кучайтиргичнинг ўтиш занжири билан характерланади:

$$M_H = \frac{K_H}{K_0} = \frac{K_H}{1 + \left(\frac{1}{\omega \tau_H} \right)^2} \quad (5.15)$$

Агар (5.15) ифодани фазавий характеристиканинг (5.13) ифодаси билан солиштирсак, бирор ω частотага тўғри келадиган характеристиканинг нотекислик коэффициенти билан оддий боғланишда эканини аниқлаш мумкин, яъни

$$M_H = \cos \psi_H \quad (5.16)$$

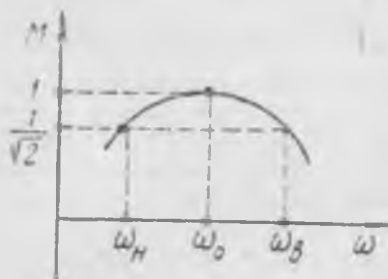
Демак, сигналнинг бирор частотадаги фаза силжишининг косинуси, шу частотага тўғри келадиган характеристиканинг нотекислик коэффициентига сон жиҳатдан тенг бўлар экан.

Худди шундай, кучайтиргичнинг юқори частота соҳаси учун характеристикасининг нотекислик коэффициенти ифодаси

$$M_B = \frac{K_B}{K_0} = \frac{1}{1 + (\omega \tau_B)^2} \quad (5.17)$$

ни (5.14) фазавий характеристика тенгламаси билан солиштириб

$$M_B = \cos \psi_B \quad (5.18)$$



5.17-расм. Нормаллашган частотавий характеристика.

эканини аниқлаш мумкин, яъни сигналнинг бирор частотадаги фаза силжишининг бурчак косинуси сон жиҳатдан шу частотадаги характеристика нотекислик коэффициентига тенг бўладди.

(5.16) ва (5.18) ифодалар частотавий бузилишлар кичик бўлса, фаза бузилишлари ҳам

кичик бўлишини кўрсатади.

5.17-расмда кучайтиргичнинг нормаллашган частотавий характеристикаси кўрсатилган. Ундан кучайтиргичнинг ўтказиш соҳасининг чегаравий частоталарини аниқлаш мумкин. Таърифга биноан ўтказиш соҳасининг қуйи частота чегараси

$$\frac{1}{V^2} = \frac{1}{V^2 + (\omega\tau_n)^2}$$

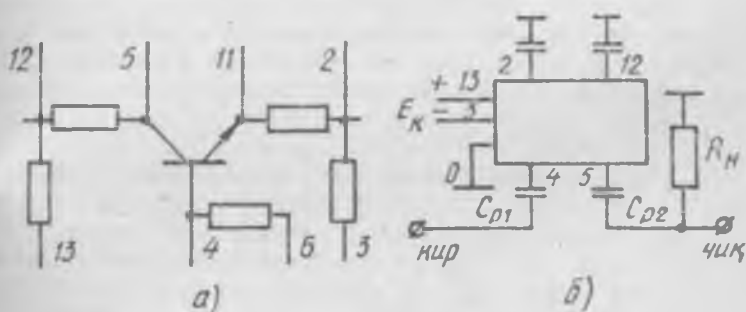
тенгликдан, юқори чегаравий частота эса,

$$\frac{1}{V^2} = \frac{1}{V^2 + (\omega\tau_n)^2}$$

тенгликдан аниқланади ва қуйидагича бўлади:

$$\omega_n = \frac{1}{\tau_n} \text{ ва } \omega_n = \frac{1}{\tau_n} \quad (5.19)$$

Демак, РС — кучайтиргичнинг ўтказиш соҳасининг қуйи частотаси ўтиш занжирининг вақт доимийсига, юқори частотаси эса, чиқиш занжирининг вақт доимийсига боғлиқ экан. Ўтказиш соҳасини кенгайтириш учун τ_n ни ортириш, τ_n ни эса, кичрайтириш лозим. Лекин уларни истоганча ўзгартиш мумкин эмас. Жуда кенг ўтказиш соҳасига эришиш учун махсус усулдан фойдаланилади.



5.18- расм. КР119УН1 микросхема (а) ва унда тузилган паст частотали кучайтиргич (б).

Юқорида кўрсатилган кучайтиргичлар дискрет элементлардан ташқари қиссий ИМС да ҳам жорий қилинмоқда. 5.18- расмда энг содда шундай кучайтиргичлардан бири кўрсатилган. У паст частотали кучайтиргич бўлиб, КР119УН1 микросхемада жорий қилинган. Унда коллектор ва эмиттер резисторлари иккита резисторнинг кетма-кет уланишидан ташкил топган (Микросхеманинг 11 учидан фойдаланилмаган).

Йўлини айтиш керакки, ИМСлар ёпиқ қобикда ишлаб

чиқарилгани учун универсал схемани ташкил қилади. Унда бир тур кучайтиргичнинг турли хил характеристика ва параметрларига эришиш чоралари қўрилган бўлади.

5.7. Юқори частотали кучайтиргичлар

Кўп ҳолларда юқори частотали кам қувватли тебранишларни бир неча ун. ҳатто юз миллион марта кучайтириш талаб қилинади. Бундай тебранишларга радиоалоқада антенна орқали қабул қилинадиган сигналлар мисол бўлади. Уларни кучайтириш юқори частотали кучайтиргичлар ёрдамида амалга оширилади.

Қабул қилувчи антеннада фақат ягона радиостанциянинг сигнали эмас, балки жуда кўп радиостанцияларнинг сигналлари қабул қилинади. Шунинг учун қабул қилувчи қўрилманинг кучайтиргичи турли радиостанциялардан келадиган тебранишлардан керакли частоталисини танлаб кучайтириш хусусиятига эга бўлиши керак. Шунга кўра юқори частотали кучайтиргичлар *частота танловчи ёки танловчи кучайтиргичлар* деб аталади.

Частота танловчи кучайтиргичларда кучайтириш коэффициенти $\omega_1 - \omega_2$ частота оралигида ўзгармас (ёки деярли ўзгармас) бўлиши ва бу частота соҳасининг катталиги $\Delta\omega$ ўртача частота $\omega = \frac{\omega_1 + \omega_2}{2}$ дан етарлича кичик бўлиши керак. Бу шартнинг бажарилиши учун кучайтиргич нагрузка занжирининг кириш қаршилиги $\omega_1 - \omega_2$ частота соҳасида етарлича катта ва доимий бўлиши, ундан ташқарида эса, жуда кичик қийматгача камайиши керак. Бундай талабга юқори асликка эга бўлган параллель тебраниш контури жавоб беради.

Нагрузкаси якка тебраниш контуридан иборат бўлган кучайтиргич *резонанс кучайтиргич* деб, нагрузкаси боғланган тебраниш контуридан иборат бўлган кучайтиргич эса, *ўзгармас соҳали кучайтиргич* деб аталади.

Юқори частотавий кучайтиргичларнинг хусусиятлари бошқарувчи элементнинг кириш ва чиқиш қаршилигига жуда боғлиқ бўлади. Масалан, униполяр транзисторларнинг кириш ва чиқиш қаршиликлари нисбатан катта қийматга эга бўлгани учун уларда тузилган кучайтиргичларнинг нагрузка контури озроқ шунтланади ва

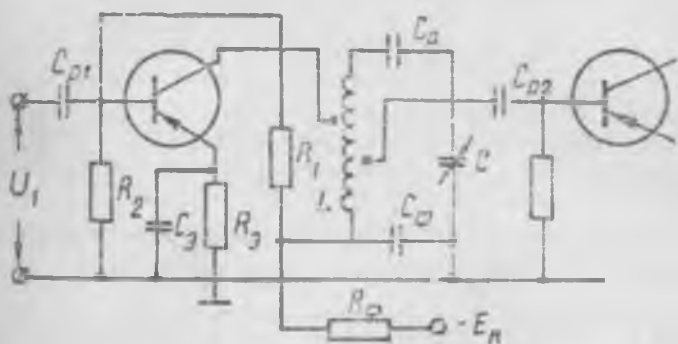
танлаш хусусиятини кам ўзгартиради. Лекин биполяр транзистор бошқарувчи элемент бўлиб хизмат қилса, унинг кириш ва чиқиш қаршиликлари кичик бўлган учун нагрузка контури кучли шунтланади. Натижада кучайтиргичнинг танлаш қобилияти жуда сусайиб кетади. Ҳатто контур тўлиқ уланган бўлса, унинг частота танлаш хусусияти бутунлай йўқолиши ҳам мумкин. Шунинг учун юқори частотавий кучайтиргичларда нагрузка контурининг ўз контури ва кейинги каскаднинг транзистори билан боғланиши сусайтирилади. Уни тебраниш контурини нагрузка занжирига қисман улаш йўли билан амалга оширилади. Шунда бошқарувчи элементнинг кириш ва чиқиш занжирлари орасида ҳосил бўладиган ички тескари боғланиши ҳам сусаяди.

Контурларнинг қисман уланиш даражаси *трансформация коэффиценти* деб аталадиган катталиклар орқали ифодаланади:

$$P_1 = \frac{U_1}{U_k} \text{ ва } P_2 = \frac{U_2}{U_k} \quad (5.20)$$

Амалда тебраниш контурини нагрузка занжирига қисман улашнинг қўш автотрансформатор ҳоли кенг тарқалган. У бошқарувчи элемент кириш ва чиқиш қаршиликларининг шунтлаш таъсирини камайтирибгина қолмай, энг катта кучайтиришга эришишда бу қаршиликларни бир-бирига сошлаш имконини ҳам беради.

5.19-расмда биполяр транзисторли резонанс кучайтиргичнинг принципиал схемаси кўрсатилган. Унда нагрузка контури L индуктивлик ғалтаги ва C ўзгарувчан



5.19-расм. Биполяр транзисторли резонанс кучайтиргичнинг принципиал схемаси.

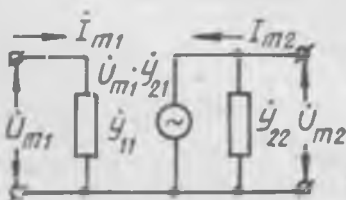
конденсатордан ташкил топган. C_ϕ ва C_p конденсаторлар ёрдамчи элементлар бўлиб, уларнинг сизими ўзгарувчан конденсаторнинг максимал сизимидан старлича катта қилиб олинади. Шунинг учун тебраниш контурининг резонанс частотаси L ва C контур элементларигагина боғлиқ бўлади. C_ϕ ва C_p конденсаторлар C ўзгарувчан конденсаторнинг қопламаларига ўзгармас кучланиш таъсир этмаслигини таъминлайди.

Кўпинча юқори частотали кучайтиргичларни ўрганишда транзисторнинг Y — параметрларидан фойдаланиш қулай. Умумий эмиттерли уланиш схемасида Y_{11} , Y_{12} ва Y_{22} параметрларнинг реактивлиги сизим табиатида, Y_{21} параметрнинг реактивлиги эса, индуктив (манфий сизим) табиатга эса:

$$\dot{Y}_{11} = g_{11} + j\omega C_{11}; \quad \dot{Y}_{12} = g_{12} + j\omega C_{12}$$

$$\dot{Y}_{21} = g_{21} - j\omega C_{21}; \quad \dot{Y}_{22} = g_{22} + j\omega C_{22}$$

(g_{11} , g_{12} , g_{21} , g_{22} ва C_{11} , C_{22} , C_{21} , C_{12} — катталикларнинг қийматлари махсус китобларда келтирилган бўлади). Бу ҳолга транзисторнинг 5.20-

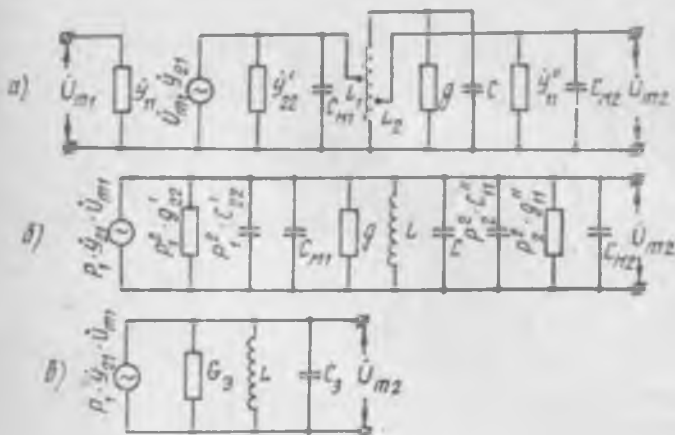


5.20-расм. Транзисторнинг П-симон эквивалент схемаси.

расмда кўрсатилган П — симон эквивалент схемаси мос келади. (Унда ички тескари боғланиш ҳисобга олинмаган). Шунга кўра кучайтиргичнинг тулиқ эквивалент схемаси 5.21 а-расм кўринишда бўлади. Ундаги «'» кўрсаткич кучай-

тиргичнинг бошқарувчи элементига тегишли катталикни, «''» кўрсаткич кейинги каскаднинг транзисторига тегишли катталикларни ифодалайди. (Схемада кучайтиргичнинг коллекторни ва кейинги каскаднинг базасини манба билан таъминлаш занжирлари элементларининг ўтказувчанликлари ҳисобга олинмаган).

Агар $\dot{Y}_{21}$ — $\dot{U}_{m1}$ эквивалент ток генераторини, транзисторнинг $\dot{Y}_{22}$ чиқиш ўтказувчанлигини ва кейинги каскад транзисторининг $\dot{Y}_{11}$ кириш ўтказувчанлигини, P_1 ва P_2 трансформация коэффициентларини ҳисобга олган ҳолда тебраниш контурининг уланиш нуқталарига келтирилса, эквивалент схема 5.21б-расмда тасвирланган



5.21- расм. Резонанс кучайтиргичнинг эквивалент схемаси:
а — тўлиқ, б — келтирилган, в — соддалаштирилган.

схема кўрinishини олади. Унда $g'_{22} \cdot P_1^2$ ва $C'_{22} \cdot P_1^2$ —кучайтиргич бошқарувчи элементининг келтирилган $Y'_{22} \cdot P_1^2$ чиқиш ўтказувчанлигининг ташкил этувчилари бўлса, $g''_{11} \cdot P_2^2$ ва $C''_{11} P_2^2$ —кейинги каскад бошқарувчи элементининг келтирилган $Y_{11}'' \cdot P_2^2$ кириш ўтказувчанлигининг ташкил этувчиларидир. Схемдаги барча элементлар параллель уланган бўлгани учун мос элементларни бирлаштириб, схемани янада соддалаштириш мумкин (5.21 в- расм):

$$\left. \begin{aligned} G_3 &= \frac{1}{Z_{\text{экв}}} = P_1^2 g'_{22} + g + P_2^2 g_{11} \\ C_3 &= P_1^2 (C'_{22} + C_{\text{м1}}) + C + P_2^2 (C'_{11} + C_{\text{м2}}) \\ P_1 &= L_1/L \quad \text{ва} \quad P_2 = L_2/L \end{aligned} \right\} \quad (5.22)$$

Ҳосил бўлган схема параллель тебраниш контуридан иборат бўлиб, унинг параметрлари ҳам контурнинг, ҳам кучайтиргич чиқиш занжирининг, ҳам ташқи нагрузка (кейинги каскаднинг кириш занжири) нинг параметрлари орқали ифодаланади. Шунинг учун кучайтиргичнинг частотавий характеристикаси тебраниш контурининг резонанс чизигига ўхшаш бўлади.

Кучайтиргичнинг $\dot{U}_{\text{м2}}$ чиқиш кучланиши контурдаги кучланиш тушувининг P_2 қисмини ташкил қилади: $\dot{U}_{\text{м2}} = P_2 \dot{U}_{\text{тк}}$; контурнинг кучланиши эса, сон жиҳатдан, ток генератори-

нинг $\dot{Y}_{21} \dot{U}_{m1} P_1$ электр юритувчи кучини контурнинг $\dot{Z}_s = \frac{1}{\dot{Y}_s}$ тўлиқ қаршилигига кўпайтмасига тенг, яъни

$$\dot{U}_k = \dot{Y}_{21} \dot{U}_{m1} P_1 \cdot \frac{1}{\dot{Y}_s}$$

$\dot{Z}_s$ нинг катталиги (2.67) ифода орқали аниқланади. Шунга кўра

$$\dot{Y}_s = G_s (1 + jx) \quad (5.23)$$

$x = Q_s \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right) = Q_s \frac{2\Delta\omega}{\omega_0}$ — контурнинг умумлашган бузилиш десак, кучайтириш коэффициентни қуйидагича ифодаланади:

$$K = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = \frac{\dot{Y}_{21} \cdot P_1 P_2}{G_s (1 + jx)} \quad (5.24)$$

Резонанс вақтида контурнинг умумлашган бузилиши нолга тенг ($X=0$) бўлгани учун (5.24) ифоданинг модули кучайтириш коэффициентининг энг катта қийматини ифодалайди:

$$K_p = \frac{|\dot{Y}_{21}| P_1 P_2}{G_s} = \frac{|\dot{Y}_{21}| P_1 P_2}{g + g_{22} P_1^2 + g_{11} P_2^2} \quad (5.25)$$

Агар кучайтирувчи элемент вазифасини униполяр транзистор бажарса, $|\dot{Y}_{21}| = S$ бўлади. Шунинг учун (5.25) ифода контур тўлиқ уланган ҳолда ($P_1 = P_2 = 1$) жуда содда кўринишга келади:

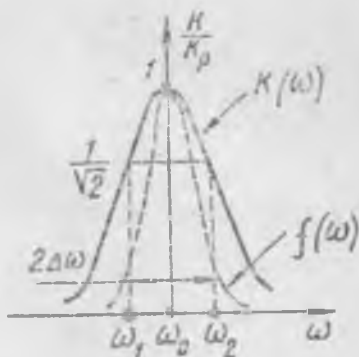
$$K_p = SZ_s \quad (5.26)$$

5.22-расмда кучайтиргичнинг нормаллашган частотавий характеристикаси кўрсатилган (пунктир чизик ҳолис олинган тебраниш контурининг резонанс чизиғидир).

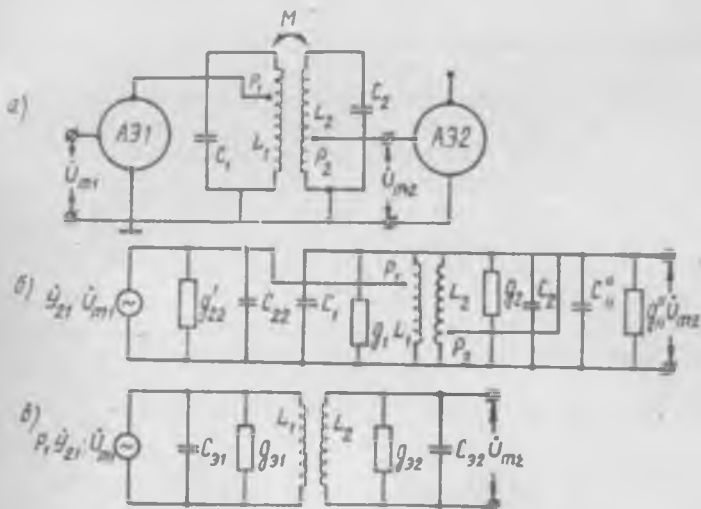
Кўп радиотехникавий масалаларни ҳал этишда юқори частотали тебранишларнинг маълум частота соҳасини кучайтириш талаб қилинади. Бунинг учун ўтказиш соҳаси тўғри тўртбурчак шаклига яқин бўлган кучайтиргич талаб қилинади.

Ўзгармас соҳали кучайтиргич шундай кучайтиргич бўлиб, унда нагрузка вазифасини оптимал боғланишли боғланган тебраниш контурлари системаси бажаради. Кўпинча,

икки контурли боғланган тебраниш контурлари системасидан фойдаланилади. Контурларнинг уланиш услуби яқка контурниқига ўхшаш бўлиб, фарқи ҳар бир контурга айрим ҳолдаги мустақил занжир уланган бўлади. Кучайтиргичнинг асосий катталиклари системадаги контурларнинг ўзаро қандай боғланганидан, уларнинг нагрузка занжири ва кучайтирувчи элемент билан қандай уланишидан қатъи назар ҳамма ҳолда бир хил усулда аниқланади. 5.23 а-расмда иккиламчи контури кейинги каскаднинг кучайтирувчи элементига параллель уланган кучайтиргичнинг умумлашган схемаси кўрсатилган. Агар кучайтирувчи элемент биполяр транзистор бўлса, кучайтиргичнинг эквивалент



5.22-ра.м. Резонанс кучайтиргич ва тебраниш контурининг частотавий характеристикаси.



5.23-расм. Ёзгармас соҳати кучайтиргичнинг умумлашган (а) ва эквивалент (б, в) схемалари.

схемаси 5.23 6- расм кўринишида бўлади. Ундан кучайтириш коэффициенти учун қуйидаги муносабат ҳосил бўлади:

$$\dot{K} = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = \frac{-\frac{j\omega M}{\omega^2 C_1 C_2} \dot{Y}_{21} P_1 P_2}{Z_1 Z_2 + \omega^2 M^2} \quad (5.27)$$

Унинг модули

$$K = \frac{\frac{\omega M P_1 P_2 |\dot{Y}_{21}|}{\omega^2 C_1 C_2 Z_1}}{\sqrt{\left(R_{s2} + \frac{\omega^2 M^2}{Z_1^2} R_{s1}\right)^2 + \left(X_2 - \frac{\omega^2 M^2}{Z_1^2} X_1\right)^2}} \quad (5.28)$$

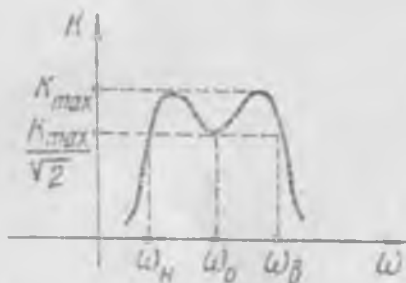
ўзгармас соҳали кучайтиргич частотавий характеристикасининг тенгламасидир.

Резонанс вақтида (5.28) ифоданинг реактив ташкил этувчиси нолга тенг бўлади ва кучайтириш коэффициенти ўзининг энг катта қийматига эришади:

$$K_p = \frac{\frac{\omega_0 M P_1 P_2 |\dot{Y}_{21}|}{\omega_0^2 C_1 C_2 R_{s1}}}{R_{s2} + \frac{\omega_0^2 M^2}{R_{s1}}} \quad (5.29)$$

Агар системадаги контурларни бир хил ($Z_1 = Z_2 = Z$) деб олиб, боғланиш параметри деб аталадиган

$$m = \frac{\omega_0 M}{R_s} = \frac{\omega_0 L}{R_s} \cdot \frac{M}{L} = Q \cdot n \quad (5.30)$$



5.24- расм. Ўзгармас соҳали кучайтиргичнинг частотавий характеристикаси.

катталиқни киритсак, (5.29) ифода қуйидаги содда кўринишга келади:

$$K_p = \frac{m}{1+m} |\dot{Y}_{21}| P_1 P_2 Z_p \quad (5.31)$$

Бу ифодани резонанс кучайтиргичининг (5.26) кучайтириш коэффициенти ифодаси билан солиштирсак, улар бир-бирдан $\frac{m}{1+m}$

коэффициентга фарқ қилишини кўриш мумкин. Бу деган сўз бир хил шаронгда ўзгармас соҳали кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти резонанс кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициентида кичик бўлар экан. Контурлар орасидаги ўзаро боғланишнинг критик қийматида, яъни $m=1$ бўлганда, бу фарқ 2 мартага етади. 5.24-расмда ўзгармас соҳали кучайтиргичнинг контурларининг оптимал боғланиш ҳолидаги частотавий характистикаси кўрсатилган.

5.8. Кенг соҳали кучайтиргич

Кўп радиоэлектрон қурилмаларда кенг частота спектрига эга бўлган мураккаб шаклдаги сигналлар — импульс сигналларини кучайтириш талаб этилади. Бундай сигналларнинг барча ташкил этувчиларини бир-текис кучайтириш учун кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси бир неча герцдан то бир неча мегагерцгача етиш керак. Бундай шартни нагрукаси частотага боғлиқ бўлмаган кучайтиргичлар бажаради. Улар резисторларда тузилган кучайтиргичлардан иборатдир. Сигнал спектрида юқори частотали ташкил этувчилар ҳам бўлгани учун бу кучайтиргичнинг кучайтирувчи элементи кичик миқдорли эквивалент кириш ва чиқиш сифмига эга бўлиши керак.

Маълумки, резисторларда тузилган кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси (5.17-расм) қуйи частоталар томонидан ўтиш занжирининг вақт доимийси ($\tau_n = CR_n$), юқори частоталарда эса, нагрукка занжирининг вақт доимийси ($\tau_n = C_0 R_{\text{экв}}$) билан чегараланган бўлади. Шунга кўра, ўтказиш соҳасини қуйи частоталар томонига қараб кенгайтириш учун ўтиш занжирининг вақт доимийсини ё ажратувчи конденсатор сифминини, ёки нагрукка резисторининг қаршилигини катталаштириш ҳисобига орттириш керак. Лекин R_n резистор қаршилигини жуда катта қилиш мумкин эмас. Шунинг учун фақат ажратувчи конденсаторнинг C сифминини катталаштириш мумкин.

Кучайтиргичнинг частотавий характистикасини юқори частоталар соҳасига қараб кенгайтириш учун эса, нагрукка занжирининг вақт доимийсини кичрайтириш керак. Бунинг учун ё $R_{\text{экв}}$ ни, ёки C_0 сифминини кичрайтириш лозим. Лекин $R_{\text{экв}}$ қаршилиқнинг кичрайиши

кучайтириш коэффициентининг кичрайишига олиб келадик, бу мақсадга мувофiқ эмас. C_0 сингимни чексиз кичрайтириш ҳам мумкин эмас, чунки C_m монтаж сингими, $C_{\text{жир } 2}$ кейинги каскадининг кириш сингими ва бошқалардан қутулиш мумкин эмас.

Демак, кучайтиргич схемасидаги элементларни ўзгартиш ҳисобига етарлича кенг ўтказиш соҳасига эришиш мумкин эмас.

Кучайтиргич ўтказиш соҳасини кенгайтиришнинг икки хил усули мавжуд: кўп каскадли кучайтиргич ясаш ва кучайтиргичнинг схемасига махсус занжир улаш. Бу занжирлар *коррекция занжирлари* деб аталади.

Кучайтиргичнинг частотавий (ёки фазавий) хараκτηстикасини қуйи частоталар соҳасида ўзгартирадиган занжир *қуйи частотавий коррекция занжири* деб, юқори частоталар соҳасида ўзгартадиган занжир эса, *юқори частотавий коррекция занжири* деб аталади. Коррекция занжирига эга бўлган ва сигналларнинг кенг частота спектрини кучайтираоладиган кучайтиргич *коррекцияланган ёки кенг соҳали кучайтиргич* деб аталади.

Умумий ҳолда коррекция занжирлари хилма-хил бўлиб, етарлича мураккаб тузилишга эга. Шулардан биз энг содда параллель коррекция занжири билан танишамиз.

5.9. Қуйи частотавий коррекция

Кучайтиргичнинг частотавий хараκτηстикасини қуйи частоталар соҳасида коррекциялаш учун унинг чиқиш (нагрузка) занжирига R_ϕ ва C_ϕ элементларнинг параллель уланишидан ҳосил қилинган занжир киритилади. Бу занжир кучайтиришни умумий манба орқали содир бўладиган зарарли тескари боғланиш ҳодисасидан ва кучланиш сакрашларидан ҳимоя қилувчи фiльтр вазифасини ҳам бажаради.

5.25 - расмда коррекция занжири коллектор (а) ва сток (б) нагрукаси билан кетма-кет уланган кучайтиргичларнинг принципап схемалари кўрсатилган. Уларда коррекция занжири ўрта ва юқори частоталарда кучайтириш коэффициентига таъсир этмаслиги учун

$$R_\phi \gg \frac{1}{\omega C_\phi} \quad (5.32a)$$

тенгсизлик ўринли бўлиши, яъни C_ϕ конденсатор R_ϕ резисторни тўла шунтлаши керак.

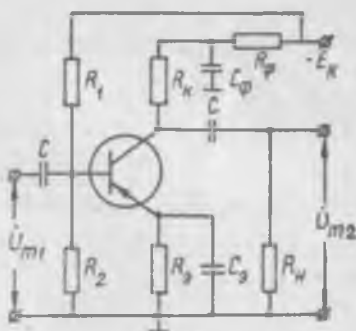
Частота камайиши билан C_ϕ конденсаторнинг сигими қаршилиги ортади ва кучайтиргичнинг нагрукасини орттиради. Натижада кучайтириш ортади ва C ажратувчи конденсатор таъсирида кучайтириш коэффициентининг камайиши бартараф қилина бошлайди. Бу вақтда

$$R_\phi \ll \frac{1}{\omega_n C_\phi} \quad (5.326)$$

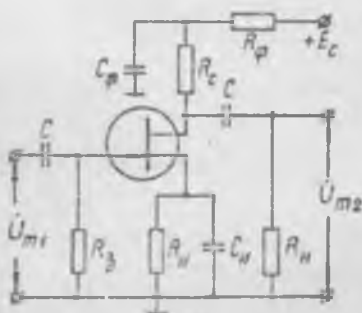
тенгсизлик бажарилса, кучайтиргичларнинг нагрукаси, мос равишда, $R_k + R_\phi$ ва $R_c + R_\phi$ қийматга эришади. Шунинг учун $R_\phi \gg R_k$ ва $R_\phi \gg R_c$ қилиб олиб, кучайтириш қийматини етарлича катта қийматга ошириш, яъни ўтказиш соҳасини етарлича кичик частота соҳаси томон кенгайтириш мумкин.

Демак, (5.32 а) ва (5.32 б) тенгсизликлар паст частотавий коррекция занжирининг элементларини танлаш шартидир.

Кучайтиргичнинг соддалаштирилган схемаси ёрдамида унинг асосий катталикларини аниқлайлик. Агар биполяр транзистордаги ички тескари боғланиш ҳисобга олинмаса, 5.25 а-расмда кўрсатилган кучайтиргичларнинг қуйи частота соҳаси учун эквивалент схемалари бир-бирига ўхшаш бўлади (5.13 б ва 5.16 б-расмлар), чунки $Y_{21} = S$ ва $R_{22} = R_1$. Шунинг учун коррекциялашнинг моҳиятини аниқлашда улардан биттасини текшириш етарлидир. Биз униполяр транзисторли кучайтир-

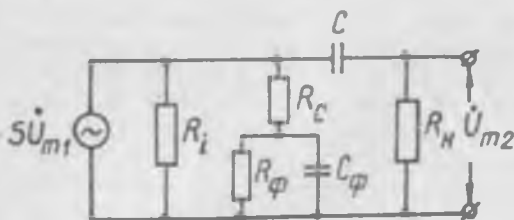


а)



б)

5.25-раом. Биполяр (а), униполяр (б) транзисторларда йиғилган паст частотали коррекция занжирига эга бўлган кучайтиргичнинг принципал схемаси.



5.26- расм. Паст частотавий коррекция занжирга эга бўлган кучайтиргичнинг эквивалент схемаси.

гични олайлик. Унинг эквивалент схемаси 5.26- расмда кўрсатилган. Унда $R_n \gg R_c + R_\phi$ бўлгани учун унинг шунтлаш таъсири ҳисобга олинмайди. Шунинг учун кучайтиргичнинг тўлиқ нагрузка қаршилиги

$$\dot{Z}_c = R_c + \frac{R_\phi}{1 + j\omega C_\phi R_\phi} \quad (5.33)$$

бўлиб, ундаги кучланиш қуйидагича ифодаланади:

$$\dot{U}_{mc} = \dot{I}_{mc} \cdot \dot{Z}_c = S\dot{U}_{m1} R_c \left[1 + \frac{R_\phi}{R_c (1 + j\omega C_\phi R_\phi)} \right] \quad (5.34)$$

(Ифодадаги минус ишора тушириб қолдирилган). Бу кучланишнинг

$$\dot{U}_{m2} = \frac{R_n}{R_n + \frac{1}{j\omega C}} \dot{U}_{mc} = \frac{j\omega C R_n}{1 + j\omega C R_n} S\dot{U}_{m1} R_c \left[1 + \frac{R_\phi}{(1 + j\omega C_\phi R_\phi) R_c} \right] \quad (5.35)$$

қисми ўтиш занжири орқали кучайтиргичнинг чиқишига узатилади.

Частота кичрайиши билан ($\omega \rightarrow 0$) ажратувчи конденсаторнинг қаршилиги орта бошлайди. У чиқиш кучланишининг камайишига олиб келади. Аммо бу вақтда (5.34) ифоданинг модули ортади, чунки C_ϕ сиғимнинг шунтлаш таъсири сусаяди. Натижада U_{mc} нинг ортиши чиқиш кучланишининг олдин айтилган камайишини коррекциялайди (тўлдиради).

(5.35) ифодадан кучайтириш коэффициентини аниқласак, у

$$K_n = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = S R_c \frac{R_c + R_\phi + j\omega C_\phi R_\phi R_c}{R_c + j\omega C_\phi R_\phi R_c} \cdot \frac{j\omega C R_n}{1 + j\omega C R_n} \quad (5.36)$$

бўлади. Унинг модули қуйи частоталар соҳаси учун кучайтиргичнинг частотавий характеристикасини ифодалайди ва нормаллаштирилган ифодаси қуйидагича бўлади:

$$M_{\Omega} = \frac{K_{\Omega}}{K_0} = \sqrt{\frac{(1+q)^2 + m^2 \Omega_{\Omega}^2}{q^2 + m^2 \Omega_{\Omega}^2}} \cdot \sqrt{\frac{\Omega_{\Omega}^2}{1 + \Omega_{\Omega}^2}} = M_{\text{ис}} \cdot M_{\text{ин}} \quad (5.37)$$

Бунда $K_0 = SR_c$ — ўрта частоталар учун кучайтириш коэффициент

$\Omega_{\Omega} = \omega R_{\Omega} C$ — нормаллаштирилган қуйи частота.

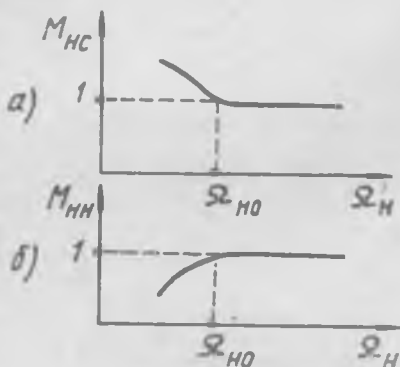
$\tau_c = C_{\Phi} R_c$ — сток занжирининг вақт доимийси.

$\tau_{\Omega} = CR_{\Omega}$ — ўтиш занжирининг вақт доимийси.

$m = \frac{\tau_c}{\tau_{\Omega}}$ ва $q = \frac{R_c}{R_{\Phi}}$ — паст частотавий коррекция параметрлари.

(5.37) ифоданинг биринчи илдиз ости ифодаси сток занжирининг частотавий характеристикасини ифодаласа, иккинчи илдиз ости ифодаси ўтиш занжирининг частотавий характеристикаси бўлади. Уларнинг графиклари 5.27- расмда кўрсатилган.

Сток занжирининг частотавий характеристикасидаги кўтарилиш нуқтаси (5.27 а- расм) унинг вақт доимийси τ_c га боғлиқ. τ_c нинг ортиши билан характеристиканинг кўтарилиш нуқтаси (Ω_{HO}) қуйи частоталар томон сурилади. Ўтиш занжирининг частотавий характеристикасидаги пасайиш нуқтаси (5.27 б- расм) эса, унинг вақт доимийси τ_{Ω} га боғлиқ. τ_{Ω} ортса, у ҳам қуйи частоталар томон сурилади. Натижавий



5.27- расм. Сток (а) ва ўтиш (б) занжирларнинг частотавий характеристикаси.

частотавий характеристиканинг қандай бўлиши m ва q коррекция параметрларининг катталигига боғлиқ бўлади.

Хусусий ҳоллар билан танишайлик.

1 ҳол: $\tau_c = \tau_{\Omega}$, яъни $m = 1$ ва $q = 0$.

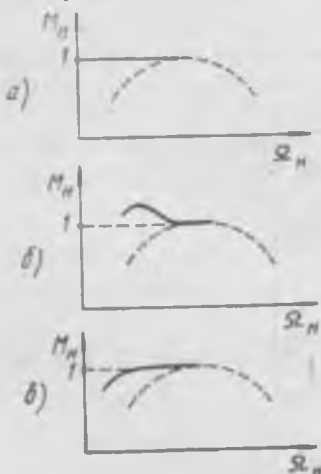
Бу ҳолда натижаловчи нормаллаштирилган частотавий характеристика $M = 1$ бўлади. Демак, частотавий ха-

рактистиканинг ўрта ва қуйи частоталардаги қиймати бир хил (5.28 а-расм), яъни сигналнинг қуйи ва ўртача частотали ташкил этувчилари бирдай кучайтирилади. Бошқача қилиб айтганда, ўтиш занжири чиқиш кучланишини қанча камайтирса, коррекция занжири уни шунча миқдорда ортиради.

II ҳол: $\tau_c \ll \tau_n$, яъни $m < 1$ ва $q = \text{const}$.

Бу ҳолда коррекция занжири частотавий характерискани ажратувчи конденсатор таъсирида етарлича пасайиб улгурмасидан кўтара бошлайди. Шунинг учун натижавий частотавий характеристикада дўнглик ҳосил бўлади (5.28 б-расм).

III ҳол: $\tau_c > \tau_n$, яъни $m > 1$ ва $q = \text{const}$.



5.28- расм. Қуйи частоталар соҳаси учун натижавий частотавий характеристика.

Бу ҳолда коррекция занжири частотавий характеристикани у етарлича пасайиб улгурганидан сўнг кўтара бошлайди. Шунинг учун натижавий частотавий характеристика силлиқ (дўнгликсиз) чизиқни ташкил этади (5.28 в-расм).

Хусусий ҳоллар шуни кўрсатадики, коррекциялаш 1 — ҳолда энг яхши бўлар экан. Лекин уни амалга ошириш мумкин эмас, чунки $q=0$, яъни R_ϕ резисторнинг қаршилиги чексиз катта миқдордир. Бинобарин, 100 фоизли коррекциялашга эришниш мумкин эмас.

Амалда $m \approx 1,9$ — етарлича кичик бўлишига интилади. Буинг учун R_ϕ резисторнинг қаршилиги етарлича катта миқдорда танланади. Унинг қиймати сток кучланишининг минимал қийматига боғлиқ бўлади.

5.10. Юқори частотавий коррекция

Кучайтиргич частотавий характеристикасининг юқори частотавий соҳасини коррекциялаш учун унинг наг-

рузка резистори билан кетма-кет қилиб кичик индуктивлики L ғалтак уланади. Бу усул кенг тарқалган бўлиб, *содда ёки параллель коррекция* деб аталади. Бунда индуктивлик ғалтагининг қаршилиги ўрта частоталар соҳасида частотавий характеристикага таъсир этмаслиги керак, яъни

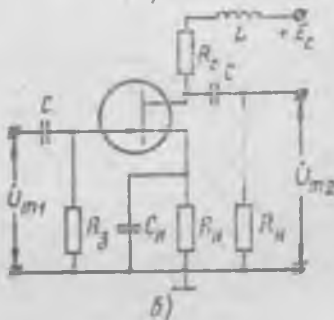
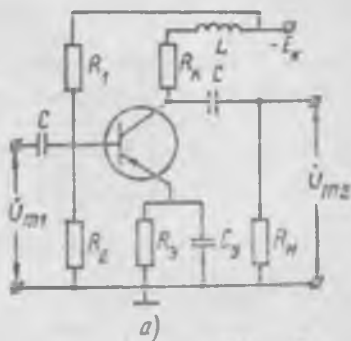
$$\omega_0 L \ll R_n \quad (5.38)$$

бўлиши керак.

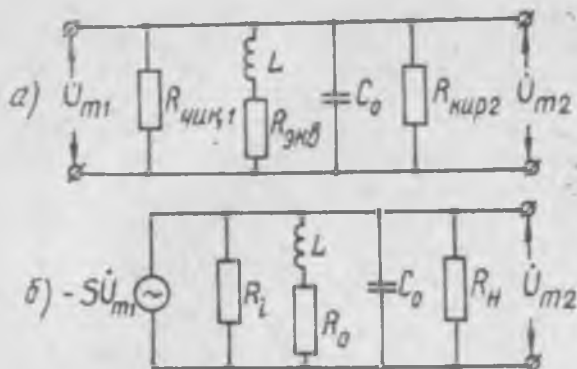
5.29- расмда юқори частотавий коррекция занжирига эга бўлган кучайтиргичнинг принципиал схемаси кўрсатилган. У қуйидагича ишлайди.

Юқори частоталар соҳасида кучайтириш коэффициенти C_0 зарarli сифмининг шунтлаш таъсирида камаяр эди. Схемага киритилаётган L индуктивлик ғалтаги C_0 ва $R_{экв}$ элементлар билан биргаликда эквивалент параллел тебраниш контурини ҳосил қилади (5.30 а-расм). Унинг тўлиқ қаршилиги, яъни кучайтиргич нагрузкаси резонанс частотада энг катта бўлади.

Шунга кўра кучайтириш коэффициенти ҳам ортиб боради. Агар шунда эквивалент контурнинг резонанс частотаси частотавий характеристиканинг C_0 сифми таъсирида пасайган қисмига тўғри келса, кучайтириш коэффициентининг резонанс вақтидаги ортиши характеристиканинг юқори частоталар томон кенгайишига олиб келади. Лекин бунда частотавий характеристика



5.29- расм. Биполяри (а), униполяр (б) транзисторларда йиғилган юқори частотавий коррекция занжирига эга бўлган кучайтиргичнинг принципиал схемаси.



5.30- расм. Эквивалент нагрузка контури (а) ва униполяр транзисторли кучайтиргичнинг эквивалент схемаси (б).

силлиқ чизиқ билан ифодааланмаслиги, яъни дўнглик ҳосил бўлиши ҳам мумкин.

Кучайтиргичнинг чиқиш қаршилиги ва кейинги каскаднинг кириш қаршилиги эквивалент контурнинг резонанс хусусиятларига кучли таъсир кўрсатади. Масалан, $R_{кпр.2}$ қаршилик кичик бўлса, у эквивалент контурни шундай шунтлаши мумкинки, юқори частоталар соҳасида контурнинг тўлиқ қаршилигининг ортиши сезилмай ҳам қолади. Бу нарса кўпроқ биполяр транзисторли кучайтиргичларга тегишлидир. Чунки уларнинг кириш ва чиқиш қаршиликларининг актив қисми нисбатан кичик бўлади. Ундан ташқари, биполяр транзисторларнинг параметрлари унинг иш режимига жуда боғлиқ бўлади. Демак, биполяр транзисторли кучайтиргичларнинг характеристикасини юқори частоталар соҳасида коррекциялаш кам самара беради.

Униполяр транзисторда йиғилган кучайтиргичларда юқорида қайд этилган камчилик жуда кам таъсир қилади. Чунки уларнинг кириш қаршилиги кучайтиргичнинг нагрузка қаршилигидан етарлича катта бўлади ва контурнинг резонанс хусусиятларини жуда оз ўзгартади.

5.30 б-расмда униполяр транзисторда йиғилган кучайтиргичнинг эквивалент схемаси кўрсатилган. Ундаги эквивалент контурнинг тўлиқ қаршилиги

$$Z_{\Sigma} = \frac{R_0 + j\omega L}{1 + j\omega C_0 - \omega^2 LC_0} \quad (5.39)$$

Агар (5.25) формулани ҳисобга олсақ, кучайтиргичнинг нормаллаштирилган частотавий характеристикаси қуйидагича ифодаланади:

$$M_s = \frac{K_s}{K_0} = \sqrt{\frac{1 + P^2 \Omega_s^2}{P^2 \Omega_s^4 + (1 - 2P) \Omega_s^2 + 1}} \quad (5.40)$$

Бунда $R_0 - R_s$ ва R_1 резисторларнинг шунтлаш таъсирини ўз ичига оловчи сток занжирининг тўлиқ резитив қаршилиги.

$\Omega_s = \omega R_0 C_0$ — нормаллаштирилган юқори частота.

$P = \frac{L}{C_0 R_0^2}$ — юқори частотавий коррекция параметри.

Демак, юқори частота соҳаси коррекцияланган кучайтиргичнинг частотавий характеристикаси битта P параметр билан характерланар экан. P ортиши билан частотавий харктеристика юқори частоталар соҳаси томон кенгайиб бориши керак. Лекин бу P нинг критик қиймат ($P_{кр}$) деб аталувчи қийматигача тўғри бўлади. Ундан кейинги қийматларда ($P > P_{кр}$) частотавий характеристикада дўнглик пайдо бўла бошлайди. У ўтказиш соҳасини кенгайтириш ўрнига торайишига сабаб бўлиши мумкин. P нинг критик қийматини аниқлайлик.

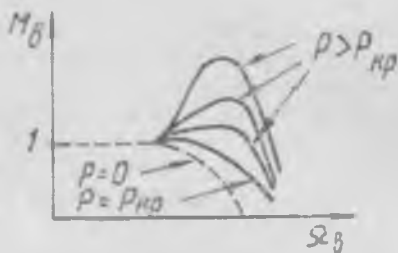
Экстремум шарти $\frac{dM_s}{d\Omega} = 0$ дан

$$P^2 \Omega_s^4 + 2P \Omega_s^2 - (P^2 + 2P - 1) = 0$$

тенглама ҳосил бўлади. Унинг ҳақиқий ечими

$$\Omega_s = \sqrt{\frac{-1 \pm \sqrt{P^2 + 2P}}{P^2}} \quad (5.41)$$

экстремум ҳосил бўладиган частотани ифодалайди. Бу частота P параметрга боғлиқ бўлиб, унинг бирон қийматида мавҳум бўлиб қолади. P нинг ана шу қиймати максимумли частотавий характеристикадан максимумсиз характеристикага (ва, аксинча) ўтиш ҳолатини ифодалайди. У ҳо-



5.31- расм. Частотавий ҳағакте-
ристиканинғ P параметрга
соғлиқлиғи.

лат $\Omega_0 = 0$ қийматга тўғри келади. Шунга кўра коррекция параметрининг критик қиймати $P_{кр}^2 + 2P_{кр-1} = 0$ тенгламадан аниқланади ва $P_{кр} = 0,41$ бўлади.

Частотавий характеристиканинг коррекция параметрига қараб ўзгариши 5.31-расмда кўрсатилган.

Шундай қилиб коррекция занжирига эга бўлмаган кучайтиргич характеристикасининг нотекислик коэффициентининг $M = \frac{1}{\sqrt{2}}$ қиймати $\Omega_b = 1$ частотага тўғри келса, коррекция занжири мавжуд бўлганда у $\Omega_b = 1,7$ частотага тўғри келади. Демак, тенг шароитда коррекцияланган кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси ($P = P_{кр}$ да) коррекцияланмаган кучайтиргичникидан 1,7 марта кенгроқ бўлади.

Шуни айтиш керакки, коррекция параметри моҳияти жиҳатдан эквивалент контурнинг аслигини ифодалайди ($P = Q^2$) ва параметрнинг критик қийматида $Q_b = 0,64$ га тенг бўлади. Агар тебраниш контурларида $Q = 0,5$ бўлганда даврий тебранишлар ҳосил бўлиши мумкинлигини эсласак, эквивалент нагрузка контурининг қанчалик ёмон танлаш хусусиятига эга экани кўринади.

5.11. Қувват кучайтиргичлари

Қувват кучайтиргичлари қурилмалардаги кучайтириш поғонасининг сўнгги босқичидаги кучайтиргич ҳисобланади. Шунинг учун улар *охирги каскад ёки чиқиш каскади* деб аталади. Қувват кучайтиргичларининг асосий вазифаси қурилманинг истеъмолчисини энг катта ва керакли миқдордаги қувватга эга бўлган сигнал билан таъминлашдир.

Одатда, қувват кучайтиргичининг киришига таъсир этадиган сигнал амплитудаси етарлича катта бўлади ва кучайтирувчи элементнинг чиқиш характеристикасининг жуда катта соҳасини эгаллайди. Бу чиқишли бўлмаган бузилишларнинг катта бўлишига олиб келади.

Қувват кучайтиргичлари чиқишли ва чиқишли бўлмаган режимларда ишлаши мумкин. Чиқишли режимда чиқишли бўлмаган бузилишлар деярли кузатилмайди. Лекин бу ҳолда кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициенти, яъни нагрузкада ажраладиган ўзгарувчан P_n қувватнинг манбадан олинадиган P_0 қувватга нисбати,

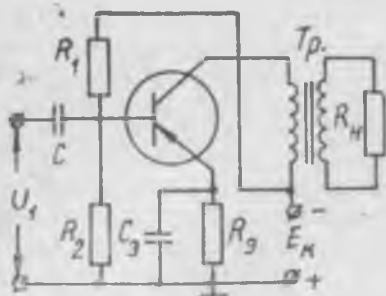
кичик бўлади ва энг яхши ҳолда 50 фозгача етиши мумкин.

Чизиқли бўлмаган режимда эса, манба кам қувват сарф қилади. Шунинг ҳисобига қурилманинг фойдали иш коэффиценти ортади. Лекин ишчи соҳа кучайтирувчи элемент характеристикасининг эгри чизиқли қисмида бўлгани учун сигналнинг шакли бузилишга учрайди ва чизиқли бўлмаган бузилишлар катта бўлади. Бу режимда кучайтиргичнинг фойдали иш коэффиценти 78 фозгача етиши мумкин. Шунинг учун қувват кучайтиргичларнинг асосий параметрлари қилиб нагрузкада ажраладиган қувват, фойдали иш коэффиценти ва чизиқли бўлмаган бузилишлар коэффиценти олинади.

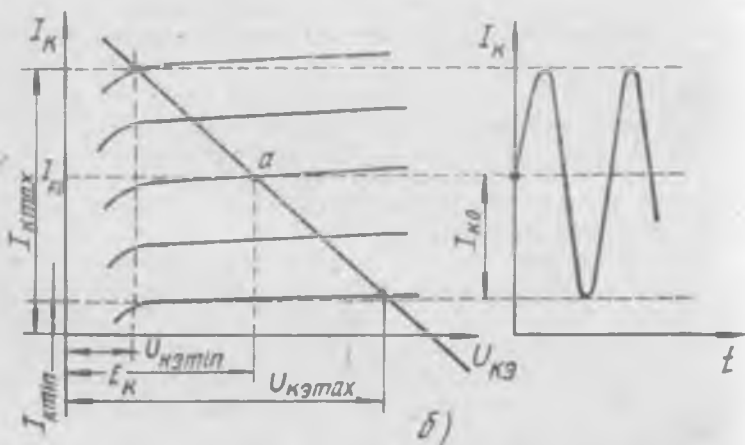
Замонавий кучайтиргичларнинг чиқиш қуввати ваттнинг булакларидан тортиб, то юзлаб киловаттгача етади. Бунда чиқиш қувватининг катталигига қараб кучайтириш схемаси, кучайтирувчи элементнинг тури ва иш режими ўзгариб боради. Масалан, кам қувватли кучайтиргичларда биртактли схемадан фойдаланилса, қолган ҳолларда икки тактли схема кенг қўлланилади; биртактли схемада кучайтирувчи элемент асосан чизиқли режимда ишласа, икки тактли схемада у чизиқли бўлмаган режимда ишлайди.

Кам қувватли (ваттнинг булаклари) кучайтиргичларда кучайтирувчи элемент қилиб кам қувватли транзисторлар, ўртача қувватли (ваттлар ва бир неча ўн ватт) схемада — катта қувватли транзисторлар, катта қувватли (юз ва ўндан ортиқ ватт) қурилмаларда — катта қувватли генератор ва модулятор лампалар ишлатилади.

Қувват кучайтиргичида кучайтирувчи элемент вази-фасини биполяр транзистор бажарганда, унинг уч хил уланиш схемасидан фойдаланилади. Кучайтиргич умумий базали схема асосида йиғилганда чизиқли бўлмаган бузилишлар, қувватни кучайтириш коэффиценти кичик бўлиб, ишлаш стабиллиги катта бўлади. Умумий эмиттерли схема асос бўлганда эса, кучайтириш коэффиценти энг катта, чизиқли бўлмаган бузилишлар кўп бўлади. Кучайтиргичнинг умумий коллекторли схемаси энг кам қўлланилади. Унда қувват умумий базали схемадаги тартибда кучайтирилади. Лекин кириш қарши-лигининг катта бўлиши кучайтириш стабиллиги ва чизиқли бўлмаган бузилишларнинг кичик бўлишига олиб келади.



5.32-ра м. Транзисторли қувват кучайтиргичининг принципнал схемаси (а) ва иш режими (б).



Умумий базали ва умумий эмиттерли схема асосида тузилган транзисторли қувват кучайтиргичининг асосий катталиклари бир хил усулда аниқланади. Шунинг учун мисол тариқасида умумий эмиттерли схема асосида йиғилган кучайтиргич билан танишайлик. Унинг трансформатор боғланишли схемаси ва иш режимининг чиқиш характеристикасидаги тасвири 5.32-расмда кўрсатилган. Унда транзисторнинг ишчи соҳаси коллектор-эмиттер орасидаги кучланишнинг $U_{кэмах}$ — йўл қўйиладиган максимал қиймати, коллектор токининг $I_{кмах}$ — йўл қўйиладиган максимал қиймати, коллектор-эмиттер кучланишининг $U_{кэmin}$ — минимал қиймати, коллектор токининг $I_{кmin}$ — минимал қиймати билан чегараланган.

Транзисторнинг характеристикасидан тўлиқ фойдаланилганда коллектор манбаининг кучланиши $0,5 U_{к\max}$ — қийматга эришиши мумкин, чунки бу кучланиш билан трансформаторнинг бирламчи чўлғамидаги кучланишнинг йиғиндиси $U_{к\max}$ қийматдан катта бўла олмайди: $E_k + U_k < U_{к\max}$.

Транзистордан тўлиқ фойдаланилганда коллектор токининг $I_{ко}$ ўзгармас ташкил этувчисини коллектор токи максимал қийматининг ярмига тенг деб қараш мумкин, чунки $I_{ко}$ билан I_k ўзгарувчи ташкил этувчи ток амплитудасининг йиғиндиси $I_{к\max}$ дан ортиқ бўлиши мумкин эмас: $I_{ко} + I_k < I_{к\max}$. Шунга асосан транзисторнинг коллектор занжирида ажраладиган фойдали қувватнинг энг катта қиймати қуйидагича:

$$P_{н\max} = \frac{1}{2} \xi \frac{U_{к\max}}{2} \chi \frac{I_{к\max}}{2} = \frac{1}{8} \chi \xi U_{к\max} I_{к\max} \quad (5.42 \text{ а})$$

Бунда $\xi = \frac{U_k}{E}$ — коллектор кучланишидан фойдаланиш коэффициенти,

$\chi = \frac{I}{I_{ко}}$ импульсланувчи ток шакли деб аталади.

Шунга асосан кучайтиргичнинг фойдаланиш коэффициенти

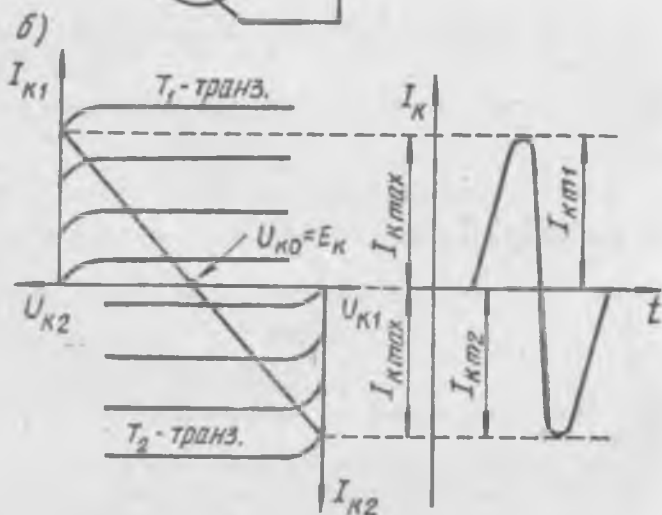
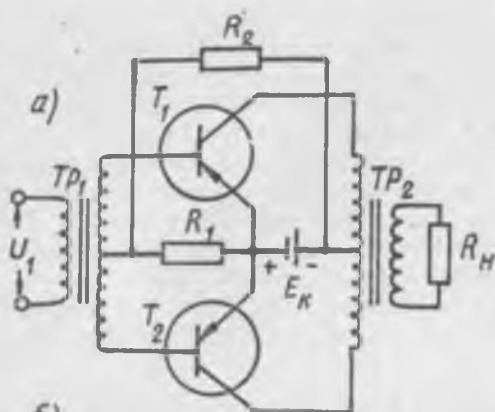
$$\eta = \frac{P_n}{P_0} = \frac{1}{2} \chi \xi \quad (5.42 \text{ б})$$

бўлади.

Одатда χ ва $\xi = 0,9 \div 0,95$ тартибида бўлгани учун кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициенти 45 фоизгача етади.

Қувват кучайтиргичининг фойдали иш коэффициенти ошириш учун кучайтирувчи элементнинг чизиқли бўлмаган иш режимида ўтилади. Бунда кучайтирувчи элементнинг чиқишидаги ток шаклининг бузилиши (χ) кескин ортиб, манба қувватидан фойдаланиш кескин камаяди. Бунинг учун бошланғич ишчи нуқта кучайтирувчи элемент вольт-ампер характеристикасининг пастки эгри чизиқли қисмига жойлаштирилиб, кириш сигналининг амплитудаси етарлича катта қилиб олинади.

Кучайтиргичнинг чизиқли бўлмаган режимдан фойдаланишда икки тактли схема катта аҳамиятга эга. У резисторларда тузилган ёки трансформатор боғланишли кучайтиргич схемаси асосида ясалади. 5.33-расмда трансформатор боғланишли икки тактли қувват кучай-



5.33- раом. Трансформатор боғланишли икки тактли қувват кучайтиргичининг принципал схемаси (а) ва ундаги транзисторнинг иш режими (б).

тиргичининг схемаси тасвирланган. Унда иккала кучайтириш елкаларининг симметриклик шarti бажарилиши керак. Идеал ҳолда кириш сигнали таъсир этмаганда транзисторларнинг коллектор токлари тенг ва қарама-қарши йўналишда бўлади ва трансформаторнинг магнитланиши кучайтиргичнинг иш режимига боғлиқ бўлмайди, яъни Тр. 2 трансформаторнинг доимий майдони нолга тенг бўлади.

Агар Тр. 1 трансформатордан сигнал берилса, T_1 транзисторнинг базасидаги кучланиш ортаётганда T_2 транзисторнинг база кучланиши камаяди, яъни транзисторларнинг база кучланишларининг ўзгариши бир-бирига қарама-қарши бўлиб, мос ўзгаришлар ярим даврга сурилгандир. Шунинг учун транзисторлардаги коллектор тоқларининг ўзгарувчан ташкил этувчилари ҳам ярим даврга сурилган бўлади:

$$\begin{aligned} I_{k1} &= I_{k.pT} + I_{m1} \cos \omega t + I_{m2} \cos 2\omega t + I_{m3} \cos 3\omega t + \dots \\ I_{k2} &= I_{k.pT} + I_{m1} \cos(\omega t + \Pi) + I_{m2} \cos(2\omega t + \Pi) + I_{m3} \cos(3\omega t + \Pi) + \dots = I_{k.pT} - I_{m1} \cos \omega t + I_{m2} \cos 2\omega t - I_{m3} \cos 3\omega t + \dots \end{aligned} \quad (5.43)$$

Нагрузка резисторидан ўтадиган токнинг катталиги I_{k1} ва I_{k2} тоқларнинг алгебраик йиғиндисига мутаносиб бўлади:

$$I_{\Sigma} = b(I_{k1} - I_{k2}) = b(2I_{m1} \cos \omega t + 2I_{m3} \cos 3\omega t + \dots) \quad (5.44)$$

Бунда b — мутаносиблик коэффициенти.

(5.44) ифода Тр 2 трансформаторда коллектор тоқининг ўзгармас ташкил этувчиси ҳосил бўлмаслигини кўсатади. Шунинг учун трансформаторда ўзакнинг магнитланишида ҳосил бўладиган энергия сочилиши бўлмайди. Иккинчи томондан, нагрузка резисторидан ўтадиган токнинг ўзгарувчан ташкил этувчиларининг жуфт даражалли ҳадлари йўқ. Бу чизиқли бўлмаган бузилишларнинг кам эканини кўрсатади. Булар кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициенти катта бўлишини таъминлайди.

Агар транзисторнинг характеристикаси идеал тўғри чизиқлардан иборат бўлса, ҳар бир кучайтириш елкасидаги ток соф синусоида чизигининг ярим давлари орқали ифодаланади. Унинг ўртача қиймати қуйидагича бўлади:

$$I_{k.pT} = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi/2}^{\pi/2} I_{km} \cos \omega t d(\omega t) = \frac{I_{km}}{\pi} \quad (5.45a)$$

Коллектор тоқининг биринчи гармоник ташкил этувчисининг амплитудаси

$$I_{m1} = \frac{1}{\pi} \int_{-\pi/2}^{\pi/2} I_{km} \cos \omega t \cos \omega t d(\omega t) = \frac{I_{km}}{2} \quad (5.45b)$$

булгани учун Тр 2 трансформаторнинг магнитлаш токи ундан икки марта катта бўлади: $I_{\text{кп}} = 2 I_{\text{м1}}$. Шунинг учун схеманинг ҳар бир транзисторининг коллектор занжирида ажравувчи ўзгарувчан қувват қуйидагича аниқланади:

$$P = \frac{I_{\text{кп}} \cdot U_{\text{кп}}}{2} \approx \frac{I_{\text{кп}} \cdot E_{\text{к}}}{2} \quad (5.46)$$

Нативавий қувват эса, ундан деярли икки марта катта бўлади.

Икки тактли кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициентининг мумкин булган энг катта қийматини аниқлайлик. Бунинг учун коллектор кучланишидан фойдаланиш 100 фоз деб ҳисоблаймиз: $\xi = 1$. Бунда транзисторлар манбадан истеъмол қиладиган ток (5.45а) ўртача токдан икки баравар катта бўлади: $I_{\text{ўрт}} = 2 I_{\text{кўрт}}$. Шунга кўра коллектор токидан фойдаланиш коэффициенти, яъни пульсланган токнинг шакли

$$\chi = \frac{I_{\text{кп}}}{I_{\text{ўрт}}} = \frac{2 I_{\text{м1}}}{2 I_{\text{кўрт}}} = \frac{\pi}{2}$$

бўлади. Уларни (5.42 б) ифодага қўйсақ, фойдали иш коэффициентининг энг катта қиймати олинади:

$$\eta = \frac{1}{2} \cdot \frac{\pi}{2} \cdot 1 = \frac{\pi}{4} = 0,785$$

Демак, икки тактли қувват кучайтиргичининг фойдали иш коэффициенти 78,5 фозгача етар экан. Амалда коллектор манбаининг кучланишидан тўлиқ фойдаланиш мумкин булмагани учун $\eta = 0,6 - 0,7$ бўлади. Бу бир тактли кучайтиргичнинг фойдали иш коэффициентидан етарлича каттадир.

Икки тактли схемада коллектор манбаи қувватининг иссиқлик сочиллиши кичик бўлади. Унинг энг катта қиймати коллектор занжирида энг катта қувват ажралган ҳолда эмас, балки бу қувватнинг 40 фозини ташкил этадиган қувват ажралган ҳолда кузатилади.

Икки тактли схеманинг афзалликларидан яна бири шуки, схема елкаларининг симметриклиги ва коллектор токи импульсларнинг симметриклиги тўлиқ бўлса, занжирнинг чиқишида токнинг жуфт даражали ташкил этувчиларидан ташқари яна учинчи даражали ташкил этувчилари ҳам кузатилмайди.

Икки тактли схемасининг асосий камчилиги кучайтириш елкалари учун бир хил параметрли транзистор-

ларни танлаш ва симметрикликни амалга оширишнинг қийинлигидир.

5.12. Кучайтиргичларда тескари боғланиш

Биз юқорида кўрган кучайтиргичларда кириш сигнали мустақил катталиқ деб қаралди. Ҳақиқатда эса, кучайтиргич чиқишидаги сигналнинг бир қисми унинг киришига қайта узатилади ва кириш сигнални ўзгартади.

Кучайиб чиққан сигнал энергиясининг бирор қисмини унинг киришига қайта узатилиш жараёни *кучайтиргичларда тескари боғланиш* деб аталади. Энергия узатишни таъминловчи занжир эса, *тескари боғланиш занжири* дейилади.

Тескари боғланиш занжири кучайтиргич билан бирга *тескари боғланиш ҳалқаси* деб аталадиган берк контурни ташкил этади. Агар кучайтиргичда тескари боғланиш занжири битта бўлса, *бир ҳалқали тескари боғланиш* деб, агар кўп бўлса, *кўп ҳалқали тескари боғланиш* деб аталади.

Тескари боғланиш уч турга — ички, ташқи ва зарарли (паразит) тескари боғланишга бўлинади. Ички тескари боғланиш барча кучайтирувчи элементларда мавжуд бўлади ва уларнинг физик хоссалари билан ифодаланади. Ташқи тескари боғланиш махсус электр занжирлари ёрдамида кучайтиргичнинг таркибига киритилади. Зарарли тескари боғланиш кучайтиргичнинг кириш ва чиқиш занжирлари орасида мавжуд бўладиган зарарли снгим, индуктивлик ва бошқа боғланишлар ҳисобига ҳосил бўлади.

Шуни айтиш керакки, зарарли тескари боғланиш ҳам ички тескари боғланиш каби барча кучайтиргичларда мавжуд бўлиб, кучайтиргичнинг хусусиятларини кутилмаган ҳолда ўзгартиб туради. Кучайтиргични ҳисоблашда ҳосил бўлиши мумкин бўлган барча шундай зарарли таъсирларни олдиндан ҳисобга олиш жуда қийин.

Тескари боғланиш жараёнининг моҳиятини ва хусусиятларини аниқлаш учун ташқи тескари боғланиш билан танишайлик.

Тескари боғланиш занжирининг кучайтиргич чиқиш занжирига уланиш усулига қараб тескари боғланиш ток ёки кучланиш бўйича бўлади. Агар тескари боғланиш кучланиши кучайтиргичнинг чиқиш кучланишига (наг-

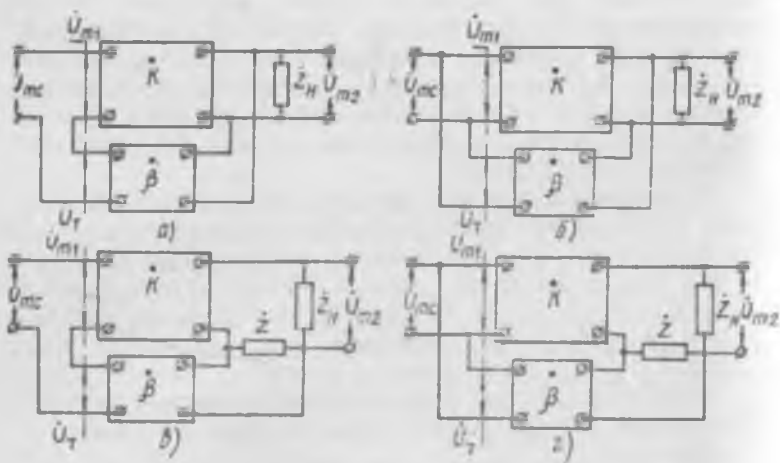
рузкадаги кучланиш тушувига) мутаносиб бўлса, бундай тескари боғланиш *кучланиш бўйича тескари боғланиш* деб, агар у нагрузкадан ўтувчи токка, яъни чиқиш токига мутаносиб бўлса, *ток бўйича тескари боғланиш* деб юритилади.

Агар тескари боғланиш кучланиши бир вақтда икки ташкил этувчига — чиқиш кучланиши ва нагрузкадаги токка мутаносиб бўлса, бундай тескари боғланиш *аралаш ёки кўприксимон тескари боғланиш* деб аталади. Бундан ташқари, тескари боғланиш кетма-кет ва параллель бўлиши мумкин. Кетма-кет тескари боғланишда тескари боғланиш занжири кучайтиргичнинг кириш занжири билан кетма-кет уланган бўлса, параллель тескари боғланишда у параллель уланади. Шунга кўра тескари боғланишли кучайтиргичнинг схемаси тўрт хил содда турга ажратилиши мумкин:

1. Кучланиш бўйича кетма-кет тескари боғланишли кучайтиргич.

2. Ток бўйича кетма-кет тескари боғланишли кучайтиргич.

3. Кучланиш бўйича параллель тескари боғланишли кучайтиргич.



5.34- расм. Тескари боғланишли кучайтиргичнинг блок-схемаси:

а — кучланиш бўйича кетма-кет тескари боғланиш; б — кучланиш бўйича параллель тескари боғланиш; в — ток бўйича кетма-кет тескари боғланиш; г — ток бўйича параллель тескари боғланиш.

4. Ток бўйича параллель тескари боғланишли кучайтиргич.

Уларнинг таркибий схемалари 5.34-расмда тасвирлаб берилган.

Тескари боғланишнинг барча тури кучайтиргичнинг характеристика ва параметрларига таъсир этади ва уларни ўзгартади. Ички ва зарарли тескари боғланишдан фарқли, ташқи тескари боғланиш бошқарилиш хусусиятига эга. Шунинг учун у кучайтиргичга турли мақсадлар, масалан, кучайтириш стабиллигини ошириш, бузилишларни камайтириш, ўтказиш соҳасини кенгайтириш, кириш ва чиқиш қаршиллигини ўзгартиш ва бошқалар учун киритилади.

Тескари боғланишли кучайтиргичнинг асосий ифодадаларини аниқлайлик. Бунинг учун кучланиш бўйича кетма-кет тескари боғланиш схемасидан (5.34 а-расм) фойдаланмиз. Унда

$\dot{K} = \frac{\dot{U}_{m_1}}{\dot{U}_{m_1}}$ — тескари боғланишсиз кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти;

$\beta = \frac{\dot{U}_r}{\dot{U}_{m_2}}$ — тескари боғланиш занжирининг узатиш коэффициенти.

Қулайлик учун кучайтиргични кириш қаршилиги чексиз катта бўлган чизиqli система деб ҳисоблаймиз. У ҳолда системанинг кириш токи нолга тенг бўлади. Сигнал манбаи соф синусоидал тебранишлар берсин, яъни кучайтиргич киришига частотаси ва амплитудаси ўзгармас бўлган кучланиш қўйилган. Ана шу шартлар ўринли бўлса, кучайтиргич ва тескари боғланиш занжирининг чиқишидаги $\dot{U}_{m_2}$ ва $\dot{U}_r$ кучланишлар ҳам соф гармоник қонун бўйича ўзгарувчи катталиклар бўлади. Схемада реактив элементлар мавжуд бўлгани учун бу кучланишлар $\dot{U}_{mc}$ сигнал кучланиш билан фаза фарқига эга.

Таърифга биноан кўрилатган системанинг кучайтириш коэффициенти қуйидагича аниқланади:

$$\dot{K}_r = \frac{\dot{U}_{m_2}}{\dot{U}_{mc}} \quad (5.47)$$

Агар $\dot{U}_{mc} = \dot{U}_{m_1} - \dot{U}_r$ эканини ҳисобга олсак ва (5.47) ифода-

ни K ва β коэффициентлар орқали ифодаласак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$\dot{K}_r = \frac{\dot{K}}{1 - K\beta} \quad (5.48)$$

Бунда $1 - K\beta$ тескари боғланиш чуқурлиги, $K\beta$ кўпайтма эса, тескари боғланиш параметри деб аталади. У тескари боғланишнинг табиати ва сон миқдорини ифодаловчи катталикдир.

Демак, тескари боғланиш занжири кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициентини $1 - K\beta$ марта ўзгартирар экан.

Умумий ҳолда K ва β коэффициентлар комплекс катталар бўлади:

$$K = K \cdot e^{j\varphi_K} \quad \text{ва} \quad \beta = \beta \cdot e^{j\varphi_\beta}$$

Агар уларни (5.48) ифодага қўйсак, системанинг кучайтириш коэффициентини

$$\dot{K}_r = \frac{K (\cos\varphi_K + j \sin\varphi_K)}{1 - K\beta \cos\varphi - j K\beta \sin\varphi} \quad (5.49)$$

кўринишга келади. Унда:

φ_K — сигнал спектри кучайтиргичдан ўтгандаги фаза силжиши;

φ_β — сигнал спектри тескари боғланиш занжиридан ўтгандаги фаза силжиши;

$\varphi = \varphi_K + \varphi_\beta$ — натижавий фаза силжиши.

(5.49) ифоданинг модули

$$K_r = \frac{K}{1 - 2K\beta \cos\varphi + K^2\beta^2} \quad (5.50)$$

тескари боғланишли кучайтиргичнинг частотавий характеристикасининг тенгламаси бўлади. Унинг катталиги φ фаза силжиш билан баҳоланади. Хусусий ҳолда, агар кучайтиргичнинг киришига тескари боғланиш занжири орқали узатилаётган U_r кучланишнинг фазаси ташқи сигналнинг U_c кучланиш фазаси билан мос бўлса, яъни $\varphi = \varphi_K + \varphi_\beta = 0$ бўлса.

$$K_r^{(+)} = \frac{K}{1 - K\beta} \quad (5.51)$$

бўлади ва тескари боғланиш $K\beta$ параметрининг барча қийматларида мусбат тескари боғланиш деб аталади. Аксинча,

улар қарама-қарши фазада ўзгарса, яъни $\varphi = \varphi_k + \varphi_\beta = \pi$ бўлса,

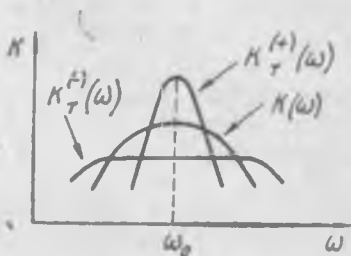
$$K_T^{(-)} = \frac{K}{1 + K\beta} \quad (5.52)$$

бўлиб, $K\beta$ параметрининг барча қийматларида тескари боғланиш *манфий тескари боғланиш* деб аталади.

Демак, кучайтиргичнинг стационар режимида икки хил— мусбат ва манфий тескари боғланиш бўлар экан. Мусбат тескари боғланиш кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициентини ортирса ($K_T^{(+)} > K$) манфий тескари боғланиш уни камайтиради ($K_T^{(-)} < K$).

Тескари боғланишли кучайтиргичнинг частотавий характеристикаси 5.35- расмда кўрсатилган. Ундан мусбат тескари боғланиш кучайтиргичнинг частотавий характеристикасини ёмонлаштиришини, манфий тескари боғланиш эса, уни яхшилашини кўриш мумкин.

Манфий тескари боғланиш киритилиши билан кучайтиргичдаги чизиқли ва чизиқли бўлмаган бузилишлар $1 + K\beta$ марта камайтирилиши, кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси $1 + K\beta$ марта кенгайтирилиши, иш стабиллигининг ортиши аниқланган. Кучайтиргичга мусбат тескари боғланиш киритилганда эса, бунинг акси кузатилади. Агар $K\beta = 1$ бўлиб қолса, кучайтиргичдаги бузилишлар ўзининг максимал қийматига етади ва кучайтиргичнинг иш режими бузилиб, ўз-ўзидан тебраниш ҳосил қилиш режимига ўтади. Бу деган сўз кучайтиргич ўзининг кучайтиргичлик хусусиятини йўқотади ва автогенераторга айланади.

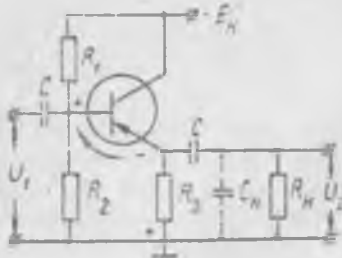


5.35- расм. Тескари боғланишли кучайтиргичнинг частотавий характеристикаси.

5.13. Эмиттер қайтаргичи

Эмиттер қайтаргичи — умумий коллекторли схема асосида тузилган кучайтиргичдир. Унда нагрузка резистори эмиттер занжирига уланади.

Умумий ҳолда нагрузка комплекс катталиқдир.



5.36-расм. Эмиттер қайтаргичининг соддалаштирилган принципал схемаси.

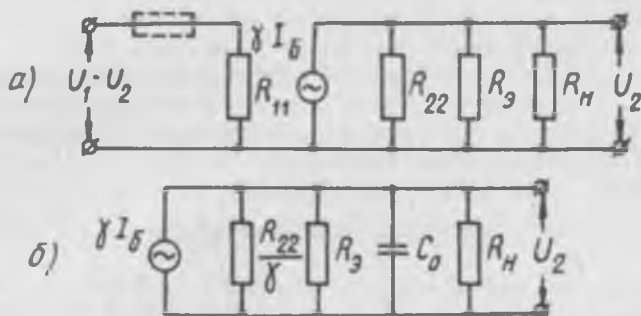
Текширишни осонлаштириш учун унинг реактив қисмини ҳисобга олмаимиз. У R_1 резистордан иборат бўлсин (5.36-расм). Ундаги U_2 потенциал тушуви чиқиш кучланишини ташкил этади. Бу кучланиш транзистор базасига тескари ишора билан узатилади ва U_1 кириш кучланиши билан қарама-қарши фазада ўзгаради. Шунинг учун бу ерда 100 фоизли ток бў-

йича манфий тескари боғланиш ҳосил бўлади, яъни $\beta = -1$. Эмиттер қайтаргичининг асосий параметрини баҳолаш учун тескари боғланиш занжирини ажратмаган ҳолда кучайтиргичнинг эквивалент схемасини текшириш лозим. Ўрта частоталар соҳаси учун у 5.37 а-расм кўринишида тасвирланади. Ундан

$$I_0 = \frac{U_1 - U_2}{R_r + R_{11}} \quad \text{ва} \quad U_2 = \gamma I_0 (R_{22} \parallel R_3 \parallel R_H)$$

эканини аниқлаш мумкин. Шунга кўра кучайтириш коэффициенти қуйидагича аниқланади:

$$K_0 = \frac{U_2}{U_1} = \frac{\gamma (R_{22} \parallel R_3 \parallel R_H)}{(R_{11} + R_r) + \gamma (R_{22} \parallel R_3 \parallel R_H)} \quad (5.53a)$$



5.37-расм. Эмиттер кучайтиргичининг ўрта (а) ва юқори (б) частоталар соҳаси учун эквивалент схемаси.

Агар $R_r=0$, R_{22} ва $R_n \gg R_s$ деб ҳисобласак, (5.53а) ифода соддалашиб қуйидаги кўринишга келади:

$$K_0 \simeq \frac{\gamma R_s}{R_{11} + \gamma R_s} \quad (5.53б)$$

Унда $\gamma = \frac{\alpha}{1-\alpha}$ база токини узатиш коэффициентини

(5.53б) ифодадан эмиттер қайтаргичининг кучланиши бўйича кучайтириш коэффициентини доимо бирдан кичик бўлиши кўринади. Фақат $\gamma R_s \gg R_{11}$ бўлса, у бирга интилиб боради. Ундан ташқари, K_0 мусбат миқдордир. Бу кучайтиргичнинг кириш ва чиқиш кучланишлари бир хил фазада ўзгаришини кўрсатади (транзистор фаза силжиши ҳосил қилмайди).

Демак, эмиттер нагрукали кучайтиргичнинг чиқиш кучланиши кириш кучланиши билан мос фазада ўзгариб, миқдор жиҳатдан бир оз камайган бўлади. Шунинг учун уни эмиттер қайтаргичи деб аталади.

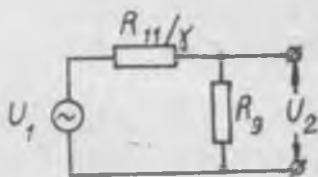
Каскаднинг чиқиш қаршилигини аниқлаш учун унинг чиқиш токини билиш керак. У сон жиҳатдан эмиттер токига тенг: $I_s \simeq \gamma I_0$. Агар бунга база токининг ифодасини қўйсак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$I_s \simeq \gamma \frac{U_1 - \frac{\gamma R_s}{R_{11} + \gamma R_s} U_1}{R_{11}} = \frac{U_1}{\frac{R_{11}}{\gamma} + R_s} \quad (5.54)$$

Бу формулага 5.38-расмда тасвирланган эквивалент схема мос келади. Ундаги $\frac{R_{11}}{\gamma}$ қаршилик сон жиҳатдан эквивалент генераторнинг ички қаршилиги бўлиб, эмиттер қайтаргичининг чиқиш қаршилигини ифодалайди:

$$R_{\text{чик}} = \frac{R_{11}}{\gamma} \quad (5.55)$$

Демак, эмиттер қайтаргичининг чиқиш қаршилиги кичик миқдор экан (масалан, $R_{11}=600$ Ом га $\gamma=40$ бўлса, $R_{\text{чик}}=15$ Ом бўлади). Шунга кўра кучайтиргичнинг нагрукаси бўлган R_s резисторнинг қаршилиги ҳам кичик миқдор бўли-



5.38-расм. Эмиттер қайтаргичининг соддалаштирилган эквивалент схемаси.

ши керак, чунки энергетик жиҳатдан нагрузка билан ички қаршилиқ бир хил тартибда танланиши лозим.

Шуни айтиш керакки, эмиттер қайтаргичининг чиқиш қаршилиги сигнал генераторининг R_r ички қаршилигига боғлиқ бўлади. R_r ортиши билан у ҳам ортиб боради. Агар $R_r = \infty$ бўлса, чиқиш қаршилиги ўзининг энг катта қийматига эришади:

$$R_{\text{чиксmax}} = \frac{R_2 \cdot R_{22}}{R_2 + R_{22}} \quad (5.56)$$

Эмиттер қайтаргичининг кириш қаршилиги R_1 ва R_2 резисторлардан тузилган кучланиш бўлгичининг таъсирини ҳисобга олинмаса,

$$R_{\text{кир}} = \frac{U_1}{I_0} \quad (5.57a)$$

формула орқали ифодаланади. Бунда

$$I_0 = \frac{U_1}{(R_r + R_{11}) + \gamma(R_{22} \parallel R_2 \parallel R_n)} \simeq \frac{U_1}{\gamma R_2}$$

эканини ҳисобга олсак, у қуйидагича ифодаланади:

$$R_{\text{кир}} \simeq \gamma R_2 \quad (5.57b)$$

Демак, эмиттер қайтаргичининг кириш қаршилиги етарлича катта миқдор экан. Лекин унинг катталиги базага уланган R_1 ва R_2 резистордан тузилган кучланиш бўлгичига жуда боғлиқ бўлади. Эмиттер қайтаргичининг яхши ишлаши учун $R_1 \parallel R_2 < R_2$ тенгсизлик бажарилиши керак бўлса, кириш қаршилиги ўзгаришсиз қолиши учун $R_{11} \parallel R_2 > R_{\text{кир}} \simeq \gamma(R_2 \parallel R_n)$ бўлиши керак. Бу икки тенгсизлик бир вақтда бажарилиши учун $R_2 > \gamma R_n$ бўлиши, яъни нагрузка қаршилиги етарлича кичик бўлиши лозим, чунки транзисторнинг иш режими бузиламаслиги учун жуда катта миқдорли R_n резистор олиб бўлмайди.

Умумий эмиттерли схема асосида йиғилган кучайтиргичдаги каби эмиттер қайтаргичининг частотавий характеристикаси қуйи частоталарда ўтиш занжирининг вақт доимийси $C_1 R_{\text{кир}}$ ва $C_1 R_n$ га боғлиқ бўлса, юқори частоталар соҳасида нагрузка занжирининг вақт доимийси $\tau_{\text{вж}} = C_0 R_{\text{кв}}$ билан характерланади. Лекин эмиттер қайтаргичининг нагрузка занжирининг вақт доимийси $\tau_{\text{вж}}$ жуда кичик бўлади. Сабаби эквивалент чиқиш қаршилиги жуда кичик миқдордир.

Шунга кўра

$$\tau_{в\rightarrow\kappa} = C_0 (R_{\text{чик}} \parallel R_s) = C_0 \left(\frac{R_{11}}{\gamma} \parallel R_s \right) \simeq C_0 \frac{R_{11}}{\gamma} \quad (5.58)$$

деб ёзиш мумкин. Бу зарарли сигимлари бир хил бўлган эмиттер қайтаргичи билан умумий эмиттерли кучайтиргичнинг частотавий характеристикалари солиштирилганда уларнинг юқори частота соҳасидаги пасайиш эмиттер қайтаргичида жуда катта частоталарга тўғри келишини кўрсатади. Шунинг учун эмиттер қайтаргичнинг ўтказиш соҳаси кенг бўлиши талаб қилинмаса, унинг чиқишига сигими C_0 дан етарлича катта бўлган C_n конденсаторни улаш мумкин (5.37-расм). Бундан ташқари, эмиттер қайтаргичининг эквивалент кириш сигими ҳам етарлича кичик бўлади.

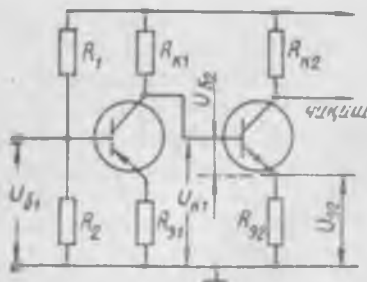
Шундай қилиб, эмиттер қайтаргичи кириш қаршилиги катта, чиқиш қаршилиги эса, кичик бўлган кенг ўтказиш соҳасига эга бўлган кучайтиргичдир. У кучланишни кучайтирмаса ҳам ($K < 1$), ток кучи ($\gamma > 1$) ва қувватни яхши кучайтиради.

Эмиттер қайтаргичининг кириш қаршилиги катта ва эквивалент кириш сигими кичик бўлгани учун гармоник ёки импульс сигналларини кучайтиришда кириш каскади вазифасида, чиқиш қаршилиги кичик ва катта сигим уланиши мумкин бўлгани учун ташқи нагрузка кичик ёки катта сигимли қурилмаларда чиқиш каскади вазифасида ишлатилади. Бошқача қилиб айтганда, эмиттер қайтаргичи қурилмаларнинг кириш ва чиқиш қаршиликларини созловчи қаршиликлар трансформатори вазифасини бажаради.

5.14. Ўзгармас ток кучайтиргичи

Кўпинча автоматик назорат ва бошқариш, радиоўлчаш системаларни каби радиоэлектрон қурилмаларда ток кучи ва кучланишнинг ўта суз (Герцнинг бўлакларига тенг частотали) ўзгаришларини кучайтириш талаб қилинади. Бундай тебранишларни кучайтириш учун қўлланиладиган кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси холдан ($\omega_n = 0$) бошланиши керак. Шунга кўра ўтказиш соҳаси $\omega_n = 0$ дан бирор ω_n қийматгача етадиган паст частотали кучайтиргич — *ўзгармас ток кучайтиргич* (ЎТК) деб аталади.

ЎТКнинг характерли белгиси шуки, уларда ташқи нагрузка занжирига (кейинги каскадга) кучайтирилган



5.39-расм. Ўзгармас ток кучайтиргичи.

нинг каскадлари ўзаро гальваник боғланишда бўлади. Унинг энг содда усули бир каскаднинг чиқишинин кейинги каскаднинг киришига бевосита туташтиришдир. Лекин бундай уланиш ҳар бир каскаднинг ўзгармас ток бўйича иш режимини ўзгартиб юборади. Шунинг учун уларни мослаш чораси кўрилиши шарт. Улардан бири схемага ток бўйича манфий тескари боғланиш кiritишдир. 5.39-расмда икки каскадли УТКнинг содда схемаси кўсатилган. Унда T_1 транзисторнинг коллектори T_2 транзисторнинг базаси билан бевосита туташтирилган. Шунинг учун уларнинг потенциаллари ўзаро тенг бўлади. Базага бериладиган силжитиш кучланиши эса, сон жиҳатдан коллектор кучланиши билан кейинги каскаднинг эмиттер кучланиши айирмасига тенг. Масалан, T_2 транзистор учун $U_{б2} = U_{к1} - U_{э2}$. Унда $U_{э2} = I_{э2} \cdot R_{э2}$ ва ҳоказо. Шунинг учун база кучланишининг керакли қийматини $R_{э}$ резистор қаршилигини ўзгартиб танлаш мумкин. Лекин базадаги силжитиш кучланишининг қиймати катта эмас (вольтнинг булаклари), яъни $U_{к} \gg U_{б}$. Шунинг учун тармоқлардаги ток $I_{э1} = I_{э2}$ бўлиши учун $R_{э}$ ни орттириш, $R_{к}$ ни кичрайтириш керак. Иккала ҳолда ҳам кучайтириш коэффициенти кичрайдиган. Чунки $R_{к}$ нинг кичрайиши кучайтириш коэффициенти бевосита кичрайтирса, $R_{э}$ нинг ортиши ток бўйича манфий тескари боғланиш чуқурлигини орттиради. Демак, умумий кучайтиришни орттириш учун каскадлар сонини кўпайтириш мақсадга мувофиқ эмас.

УТКнинг асосий камчилиги ишининг ностабиллигидир. Манба кучланишининг ўзгариши, схема элементларининг ўзгариши ва бошқалар кучайтиргичнинг ич-

тебранишнинг ҳам ўзгармас, ҳам ўзгарувчан ташкил этувчиси узатилади. Шунинг учун боғловчи занжирнинг ўтказиш соҳаси қуйи частота томонидан чегараланмаган бўлиши керак. Бу деган сўз, юқорида кўрилган кучайтиргичларидаги кабн каскадлар орасида ажратувчи конденсатор ёки трансформаторлардан фойдаланиш мумкин эмас. УТК

ки занжирндаги ток кучи ва кучланишни ўзгартиради. Бу ўзгариш кучайтириш поғоналарида кучайтирилиб, кириш сигнали таъсир этмаганда ҳам кучайтиргичнинг чиқишида бирор ўртача миқдор атрофда ўзгариб турадиган кучланишни ҳосил қилади. Паст частотали кучайтиргичларда бу кучланиш кучайтириш стабиллигига таъсир этмайди. Аммо УТКларида уларнинг таъсир кучли бўлади. Кучайтириладиган сигналнинг катталиги ва табиати шу ўзгаришларга ўхшаш бўлгани учун фойдали сигнални улардан фарқлаш қийин бўлиб қолади. Сигнал кучланишига боғлиқ бўлмаган ҳолда чиқиш кучланишининг вақт бўйича ўз-ўзидан ўзгариши *кучайтиргич нолининг оғиши — дрейфи* деб аталади.

Нолнинг дрейфи вақт бирлиги ичида ички ўзгаришлар ҳисобига кучайтиргичнинг чиқишида ҳосил бўладиган кучланишни ҳосил қилаоладиган кириш кучланишига сон жиҳатдан тенг кучланишдир. (Унинг катталиги соатига бир неча милливольtgача етиши мумкин). Уни *келтирилган дрейф* деб аталади.

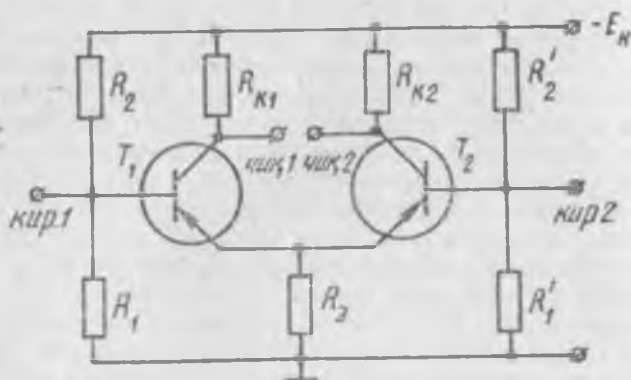
Келтирилган дрейф кучайтиргичнинг сезгирлигини ифодалайди. Уни аниқлаш учун дрейф кучланиши $U_{\text{дрейф}}$ ни (кучайтиргичнинг кириш клеммалари қисқа туташтирилган ҳолда олинган) кучайтириш коэффициентига бўлиш керак.

Дрейфни камайтириш учун кучайтиргич схемасида турғун ишлайдиган элементлардан фойдаланилади; таъминлаш манбалари турли стабилизаторлар ёрдамида стабилланади ва χ к.

Кўриб чиқилган УТК бевосита кучайтиришли кучайтиргич деб аталади. Унинг камчиликларини камайтириш учун кўприксимон — баланс схемага ўтилади. Уларга дифференциал ва операцион кучайтиргичлар мисол бўлади.

5.15. Дифференциал кучайтиргич

Дифференциал кучайтиргич (ДК) икки тебраниш кучланишининг айирмасини кучайтирувчи УТКдир. У кўприксимон тузилишга эга бўлиб, иккита кириш ва иккита чиқиш клеммаларига эга. 5.40-расмда кўрсатилган схемада кўприк $R_{k1} = R_{k2}$ резисторлар ва T_1 ва T_2 транзисторлардан ташкил топган. Унинг бир диагонаliga E_k манба уланса, иккинчисига — R_n нагрузка резистори уланади. Агар схемадаги мос элементлар ўза-



5.40- расм. Дифференциал кучайтиргич.

ро тенг бўлса, система симметрик бўлиб, кўприк мувозанатда бўлади. Агар кириш сигнали таъсир этмаса, E_k манба таъсирида $R_{к1}$ ва $R_{к2}$ резисторлардан бир хил ток ўтади ($I_{к1} = I_{к2}$) ва T_1 ва T_2 транзисторларнинг коллектор кучланишлари ўзаро тенг бўлади: $U_{к1} = U_{к2}$. Шунинг учун нагрузка резистори I ва II чиқишлар оралиғига уланса, ундаги кучланиш нолга тенг бўлади (дрейф йўқ). Схеманинг бундай ҳолати *сокинлик режими* деб аталади.

Агар база токлари ҳисобга олинмаса R_2 резистордан ўтадиган ток $I_{к1} + I_{к2}$ га тенг бўлиб, ундаги потенциал тушуви R_2 ($I_{к1} + I_{к2}$) базаларда ток бўйича манфий тескари боғланиш кучланишини ҳосил қилади. У транзисторларнинг бошланғич ишчи нуқтасини стабил ушлаб туради. Масалан, ҳарорат, манба кучланиши ва бошқалар ўзгариши сабабли $I_{к1}$ ва $I_{к2}$ ток ўзгарса, R_2 резистордаги потенциал тушуви ҳам ўзгаради. Бу ўзгариш ҳар доим базага узатилганда база кучланиши бошланғич ўзгаришга тескари йўналишдаги ток ўзгаришига олиб келади. Натижада $I_{к1} + I_{к2} = \text{const}$ бўлиб қолади.

Кучайтиргичга сигнал таъсир этишини 2 та хусусий ҳолга ажратиш мумкин:

1) иккала киришга сон жиҳатдан тенг ва бир хил фазали — синфаз сигналлар таъсири;

2) Иккала киришга сон жиҳатдан тенг, лекин қарама-қарши фазали — айирма ёки дифференциал сигналлар таъсири.

Биринчи ҳолда T_1 ва T_2 транзисторларнинг база кучла-

нишлари бир хил миқдорга ўзгаради: $\Delta U_{\text{с}1} = \Delta U_{\text{с}2} = U_{\text{кпр}1} - U_{\text{кпр}2}$. Коллектор тоқларининг ўзгаришлари ҳам ўзаро тенг бўлади. Шунинг учун коллектор кучланишлари ҳам бир хил ўзгаришга учрайди ва I ва II чиқишлар орасидаги натижавий кучланиш нолга тенг (сокинлик режимига ўхшаш). Демак, ДК идеал бўлса, ундан бир хил фазали — синфаз сигналлар ўтмайди.

Иккинчи ҳолда киришларга таъсир этувчи сигналлар қарама-қарши фазада бўлгани учун $\Delta I_{\text{к}}$ коллектор тоқининг ўзгаришлари миқдор жиҳатдан тенг бўлиб, ўзаро тескарн фазада ўзгаради, яъни базасига мусбат кучланиш қўйилган транзистордаги ток камайса, манфий кучланиш қўйилгани — ортади. Шунга кўра коллектор кучланишларидан бири ортса, иккинчиси камаяди ва уларнинг миқдори ўзаро тенг бўлади. Шунинг учун чиқиш кучланиши уларнинг айирмасига тенг бўлиб нолдан фарқ қилади: $U_{\text{чиқ}} = U_{\text{чиқ}1} - U_{\text{чиқ}2}$. Демак, ДК қарама-қарши фазадаги кириш сигналларини кучайтирар экан. Бунда ҳар бир каскад мустақил кучайтиргич бўлиб хизмат қилади. Кириш сигнали кучайтиргич киришларидан фақат биттасига таъсир этган ҳолни кўрайлик. Мисол учун $U_{\text{кпр}1} > 0$, $U_{\text{кпр}2} = 0$ бўлсин. Бунда бошланғич пайтда $I_{\text{к}1}$ ток $\Delta I_{\text{к}1}$ га кўпайиб, $I_{\text{к}1} = \text{const}$ бўлади. Шунинг учун $(I_{\text{к}1} + \Delta I_{\text{к}1}) + I_{\text{к}2}$ йиғинди ток ортади ва тескари боғланиш ишга тушади. Натижада T_1 транзистордаги ток $I_{\text{к}1} + \frac{\Delta I_{\text{к}1}}{2}$ бўлса,

T_2 транзистордаги ток — $I_{\text{к}2} - \frac{\Delta I_{\text{к}1}}{2}$ бўлиб, биринчи чиқиш кучланиши камаяди; иккинчи чиқишдаги кучланиш ортади. Натижавий чиқиш кучланишининг ўзгариши олдинги ҳолдигидан икки марта кичик бўлади.

Кўпинча кириш сигнали ДКнинг ҳар икки киришига бир вақтда берилса ҳам, чиқиш сигнали чиқишларнинг фақат биттасидан олинади. Мисол учун чиқиш кучланиши иккинчи чиқишдан олинсин. Унда юқоридаги мулоҳазаларга асосан, биринчи киришга таъсир этадиган сигнал билан чиқиш кучланиши бир хил фазада, иккинчи киришга берилган сигнал билан эса, қарама-қарши фазада ўзгаришини аниқлаш мумкин. Шунга кўра биринчи *кириш тўғри* (фаза ўзгартмайдиган — *инверс* эмас) кириш деб, иккинчиси эса, *фаза ўзгартувчи* (*инверс*) кириш деб аталади.

ДКнинг кучайтириш коэффициенти ҳар бир хусусий

ҳол учун алоҳида-алоҳида аниқланади. Масалан, дифференциал (айирма) сигналга нисбатан у

$$K_p = \frac{U_{чик1} - U_{чик2}}{U_{кир1} - U_{кир2}} \quad (5.59)$$

кўринишда аниқланса, ҳар бир чиқишга нисбатан

$$K_{p1} = \frac{U_{чик1}}{U_{кир1} - U_{кир2}} \quad \text{ва} \quad K_{p2} = \frac{U_{чик2}}{U_{кир1} - U_{кир2}} \quad (5.59б)$$

бўлади. Синфаз сигналга нисбатан кучайтириш коэффициентини қўйидагича ифодаланади:

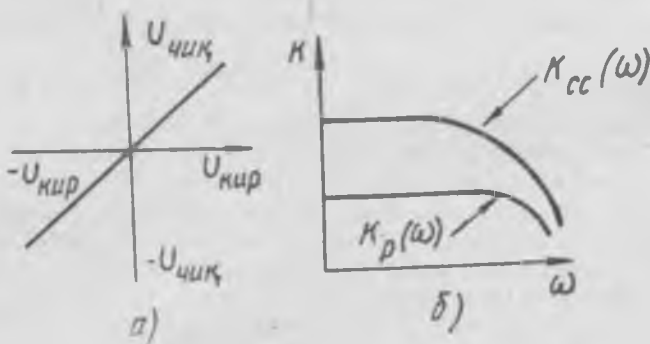
$$K_c = 2 \frac{U_{чик1} - U_{чик2}}{U_{кир1} + U_{кир2}} \quad (5.60)$$

Реал кучайтиргич идеал симметрияга эга бўлмагани учун унинг натижавий чиқиш кучланиши:

$$\Delta U_{чик} = U_{чик1} - U_{чик2} = K_p (U_{кир1} - U_{кир2}) + K_c \frac{U_{кир1} + U_{кир2}}{2}$$

ДКнинг сифати *синфаз сигнални сўндириш коэффициенти* деган катталиқ орқали характерланади. У дифференциал сигнални кучайтириш коэффициентини синфаз сигнални кучайтириш коэффициентига нисбатига тенг:

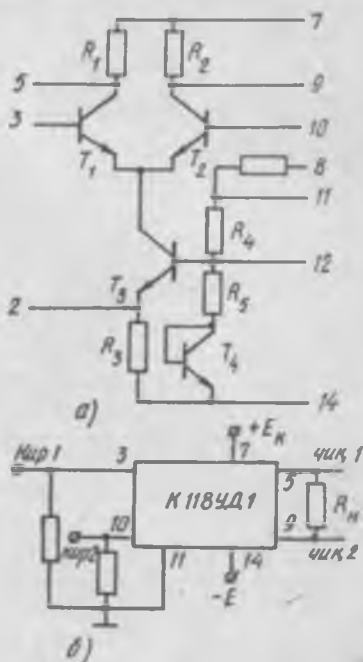
$$K_{cc} = \frac{K_p}{K_c} \quad (5.61)$$



5.41- расм. Дифференциал кучайтиргичнинг амплитудавий (а) ва частотавий (б) характеристикаси.

Кучайтиргич фақат дифференциал сигнални қайд қилиши учун $K_c \ll K_p$ бўлиши керак. Шунга асосан яхши ДК ларда $K_{cc} = 10^4 - 10^5$ тартибда бўлади.

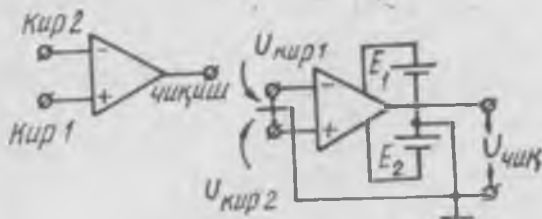
5.41-расмда дифференциал кучайтиргичнинг амплитудавий ва частотавий характеристикалари кўрсатилган. Ундан синфаз сигнал юқори частотасининг чегаравий қиймати дифференциал сигнални кига қараганда кичик бўлиши кўринадн. У синфаз сигнал учун $\tau_{ас} = C_0 R_{ока}$ нинг дифференциал сигналга нисбатан етарлича катта бўлиши ($\tau_{ас} > \tau_{вр}$) билан тушунтирилади. Шундай қилиб ДКнинг сифатли ишлаши учун унинг елкалари симметриклигини таъминлаш керак. Бунинг учун интеграл микросхемалар қўлланилади. 5.42-расмда бунга мисол кўрсатилган. Унда T_1 ва T_2 транзисторлар ДКнинг негизини ташкил қилади. T_3 транзисторда йиғилган занжир юқорида кўрилган схемалардаги R_1 резистор вазифасини бажаради. T_4 транзистор диод уланишига эга бўлиб, T_3 транзисторнинг термостабилаш занжири вазифасини бажаради.



5.42- расм. К1184Д1 микро-
схема (а) ва ўрта тузилган
дифференциал кучайтиргич (б).

5.16. Операцион кучайтиргич

Операцион кучайтиргич — ОК жуда катта кучайтириш коэффициентиغا эга бўлган (10^4 — 10^6) дифференциал кириш ва битта чиқишли УТКдир. Унинг ишлаш услуби ДКникига ўхшаш бўлиб, асосан, чуқур манфий тескари боғланиш занжири киритилган ҳолда қўлланилади. ОКлар кенг ўтказиш соҳасига ($\omega_a = 10 \div 100$ мГц), катта кириш ($R_{квр} \geq 10$ кОм) ва кичик чиқиш ($R_{чнк} < 100$ Ом) қаршилигига, юқори даражадаги синфаз сиг-



5.43- расм. Операцион кучайтиргичнинг шартли белгиси ва схемага уланиши.

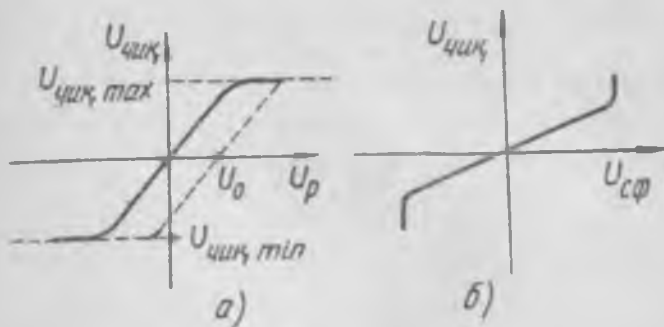
налларни сундириш коэффицентига эга бўлган юқори сифатли универсал кучайтиргичдир. (Улар қиёсний ҳисоблаш қурилмаларида математик амалларни бажариш учун яратилган ва операцион кучайтиргич деб аталган).

5.43- расмда операцион кучайтиргичнинг шартли белгиси ва схемага уланиш усули кўрсатилган. Унда фаза ўзгартмайдиган (тўғри) кириш "+" ишора билан, фазани 180° га бурадиган (инверс) кириш эса, "-" ишора билан кўрсатилган. E_1 ва E_2 манбалар киришга сигнал таъсир этмаган ҳолда чиқиш кучланишини нолга келтириш ва чиқиш сигнали қутбини ўзгартириш учун хизмат қилади.

Кириш сигнали генератори турлича уланиши мумкин. Қўпинча у тўғри киришга уланиб, фаза ўзгарувчи киришга тескари боғланиш занжири киритилади.

ОКлар ҳам ДКларга ўхшаш дифференциал сигнални кучайтириш коэффиценти K_c , синфаз сигнални кучайтириш коэффиценти K_c , ва синфаз сигнални сундириш коэффиценти K_{cc} лар билан характерланади. ОКларда K_p хусусий кучайтириш коэффиценти деб аталади ва тескари боғланиш бўлмаган кучайтиргични ифодалайди.

5.44- расмда операцион кучайтиргичнинг амплитудавий характеристикаси кўрсатилган. Ундан кўринадики, дифференциал сигнал учун амплитудавий характеристика чиқиш кучланишининг $U_{\text{чиқ. max}}$ ва $U_{\text{чиқ. min}}$ қийматлари орасида тўғри чизиқдан иборат. Бу оралнқ кучайтириш диапазоли деб аталади. Реал кучайтиргичларнинг бу характеристикаси ё чап, ёки ўнг (пунктир чизиқ) томонга сурилган бўлиши мумкин. Бу чиқиш кучланишининг нолга тенг бўлишини таъминлаш учун



5.44- расм. Операцион кучайтиргичнинг дифференциал (а) ва синфаз (б) сигналга нисбатан амплитудавий характеристикаси.

кучайтиргич киришига U_0 кучланиш берадиган манба улғниши кераклигини кўрсатади. U_0 —*нолчи суриш кучланиши* деб аталади. (Сифатли кучайтиргичларда U_0 ҳисобга олинмайди).

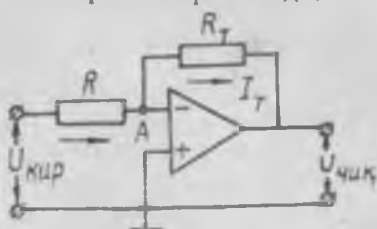
Синфаз сигналга нисбатан амплитудавий характеристиканинг тўғри чизиқли қисми *синфаз сигнални сўндириш соҳаси* деб аталади. Ундан ташқари K_c бирдан тез ўса бошлайди. Бу сигнал кучланиши манба кучланишига яқинлашганда кузатилади.

5.17. Операцион кучайтиргичларни улаш схемалари

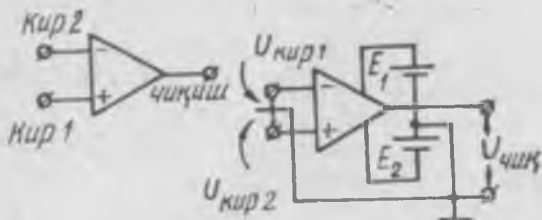
ОКлар амплитудавий характеристикасининг тўғри чизиқли қисми кириш сигналининг жуда кичик қийматларига тўғри келади, чунки кучайтириш коэффициенти жуда катта бўладн. Шунини ва кириш қаршилигининг жуда катта бўлишини ҳисобга олган ҳолда ОК ларни қўллашда қуйидаги соддалаштириш киритилади.

1) Характеристиканинг тўғри чизиқли қисмида иккала киришнинг потенциаллари ўзаро тенг (милливольтдан ортмайди);

2) Кириш клеммалари орасидаги ток нолга тенг (кириш қаршилиги жуда катта бўлгани учун).



5.45- расм. Фаза ўзгартувчи (инверс) улаш.



5.43- расм. Операцион кучайтиргичнинг шартли белгиси ва схемага уланиши.

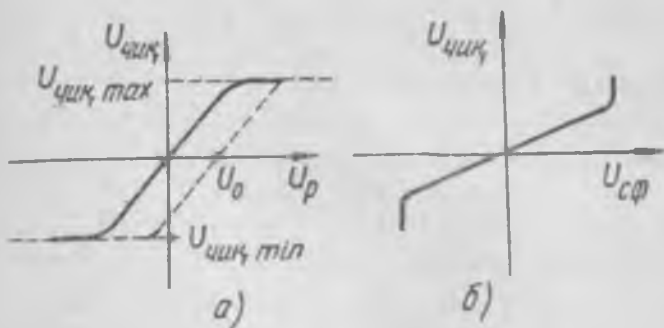
налларни сундириш коэффициентига эга бўлган юқори сифатли универсал кучайтиргичдир. (Улар қиёсий ҳисоблаш қурилмаларида математик амалларни бажариш учун яратилган ва операцион кучайтиргич деб аталган).

5.43- расмда операцион кучайтиргичнинг шартли белгиси ва схемага уланиш усуди кўрсатилган. Унда фаза ўзгартмайдиган (тўғри) кириш "+" ишора билан, фазани 180° га бурадиган (инверс) кириш эса, "-" ишора билан кўрсатилган. E_1 ва E_2 манбалар киришга сигнал таъсир этмаган ҳолда чиқиш кучланишини нолга келтириш ва чиқиш сигнали қутбини ўзгартириш учун хизмат қилади.

Кириш сигнали генератори турлича уланиши мумкин. Қўпинча у тўғри киришга уланиб, фаза ўзгарувчи киришга тескари боғланиш занжири киритилади.

ОҚлар ҳам ДҚларга ўхшаш дифференциал сигнални кучайтириш коэффициенти K_c , синфаз сигнални кучайтириш коэффициенти K_c , ва синфаз сигнални сундириш коэффициенти K_{cc} лар билан характерланади. ОҚларда K_p хусусий кучайтириш коэффициенти деб аталади ва тескари боғланиш бўлмаган кучайтиргични ифодалайди.

5.44- расмда операцион кучайтиргичнинг амплитудавий характеристикаси кўрсатилган. Ундан кўринадики, дифференциал сигнал учун амплитудавий характеристика чиқиш кучланишининг $U_{чик, max}$ ва $U_{чик, min}$ қийматлари орасида тўғри чиқиқдан иборат. Бу оралиқ кучайтириш диапазони деб аталади. Реал кучайтиргичларнинг бу характеристикаси ё чап, ёки ўнг (пунктир чиқиқ) томонга сурилган бўлиши мумкин. Бу чиқиш кучланишининг нолга тенг бўлишини таъминлаш учун



5.44- расм. Операцион кучайтиргичнинг дифференциал (а) ва синфаз (б) сигналга нисбатан амплитудавий характеристикаси.

кучайтиргич киришига U_0 кучланиш берадиган манба улениши кераклигини кўрсатади. U_0 —*нолни суриш кучланиши* деб аталади. (Сифатли кучайтиргичларда U_0 ҳисобга олинмайди).

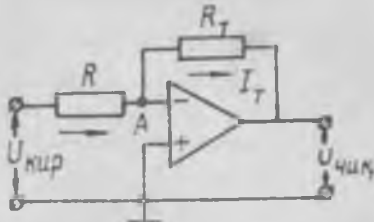
Синфаз сигналга нисбатан амплитудавий характеристиканинг тўғри чизиқли қисми *синфаз сигнални сундириш соҳаси* деб аталади. Ундан ташқари K_c бирдан тез ўса бошлайди. Бу сигнал кучланиши манба кучланишига яқинлашганда кузатилади.

5.17. Операцион кучайтиргичларни улаш схемалари

ОКлар амплитудавий характеристикасининг тўғри чизиқли қисми кириш сигнаlining жуда кичик қийматларига тўғри келади, чунки кучайтириш коэффиценти жуда катта бўлади. Шунини кириш қаршилигининг жуда катта бўлишини ҳисобга олган ҳолда ОК ларни қўллашда қуйидаги соддалаштириш киритилади.

1) Характеристиканинг тўғри чизиқли қисмида иккала киришнинг потенциаллари ўзаро тенг (милливольтдан ортмайди);

2) Кириш клеммалари орасидаги ток нолга тенг (кириш қаршилиги жуда катта бўлгани учун).



5.45- расм. Фаза ўзгартувчи (инверс) улаш.

ОКларни улаш схемалари турлича бўлиб бажариладиган математик амал турига қараб танланади. Шуллардан айримларини кўрайлик.

1. Фаза ўзгартувчи (инверс) улаш (5.45- расм).

Бунда кириш сигнали фаза ўзгартувчи киришга, тўғри улаш кириши эса, ерга уланади. Шунинг учун А нуқтанинг потенциали ноль деб қабул қилинса (1 шарт), R резистордан ўтайдиган ток $I \approx \frac{U_{\text{кир}}}{R}$ га тенг бўлади. Бу ток А нуқтада иккига — кириш қаршилигидан ўтайдиган $I_{\text{кир}}$ ва R_T тескари боғланиш резисторидан ўтайдиган I_T токларга тармоқланиши керак. Лекин П—соддалаштириш шартига биноан $I_{\text{кир}} = 0$ деб олинса, $I \approx I_T$ бўлади. Лекин R_T резисторда I_T токни ҳосил қилиш учун $U_A - U_{\text{чик}}$ потенциаллар айирмаси мавжуд бўлиши керак. $U_A = 0$ бўлгани учун $I_T \approx -\frac{U_{\text{чик}}}{R_T}$ бўлади. Шунга кўра

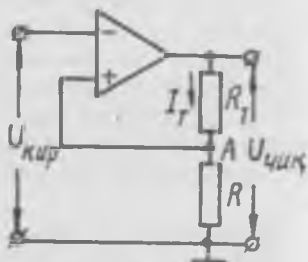
$$-\frac{U_{\text{чик}}}{R_T} = \frac{U_{\text{кир}}}{R} \text{ ва } K = \frac{U_{\text{чик}}}{U_{\text{кир}}} = -\frac{R_T}{R} \quad (5.62)$$

Демак, схеманинг кучайтириш коэффициентни резисторлар нисбатига тенг бўлиб, кучайтиргичнинг хусусий кучайтириш коэффициенти K_p га боғлиқ эмас экан. Минус ишора кириш кучланиши билан чиқиш кучланиши қарама-қарши фазада ўзгаришни кўрсатади.

2. Фаза ўзгартмайдиган улаш (5.46- расм)

Бу ҳолда кириш сигнали тўғри улаш киришига берилади. Фаза ўзгартувчи иккинчи киришга тескари боғланиш занжири (R_T ва R резисторлардан тuzилган кучланиш бўлгичи) орқали чиқиш сигналининг $\beta = \frac{R}{R+R_T}$ қисми қайта узатилади.

Кириш кучланиши ортиши билан чиқиш кучланиши ҳам орта бошлайди. Лекин $U_{\text{чик}}$ нинг қиймати А нуқтанинг потенциали $U_{\text{кир}}$ га тенг бўлгунча ўсади, яъни чиқиш кучланиши ҳосил қиладиган I_T



5.46- расм. Фаза ўзгартмайдиган (тўғри) улаш.

ток ҳисобига R резисторда ҳосил бўладиган кучланиш тушуви кириш кучланишига тенг бўлиши керак:

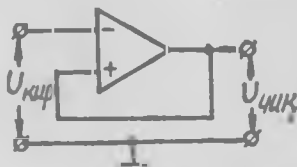
$$U_{\text{кпр}} \simeq U_A = I_T R = U_{\text{чик}} \cdot \beta$$

Бундан кучайтириш коэффициенти

$$K = \frac{U_{\text{чик}}}{U_{\text{кпр}}} = 1 + \frac{R_T}{R} \quad (5.63)$$

экани топилади.

Фаза ўзгартмайдиган улаш схемасининг хусусий ҳолн катта аҳамиятга эга. Агар $R_T = 0$, $R \rightarrow \infty$ бўлса, $K = 1$ бўлиб қолади (5.47-расм). Бу ОКнинг *кузатиш* *схемаси* деб аталади ва эмиттер қайтаргичи бўлиб ҳисобланади.

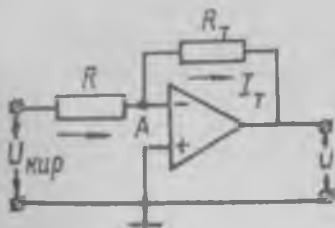


5.47-расм. Эмиттер қайтаргичи.

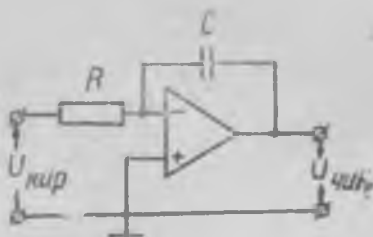
3. Дифференциалловчи ва интегралловчи улаш

Фаза ўзгартувчи улашда инверс кириш потенциалн нол нуқтага (ерга) ўхшаш бўлади (5.45-расм). Шунинг учун уни *жамлаш нуқтаси* ёки «*виртуал масса*» деб аталади. А нуқтанинг потенциали ноль деб олингани учун схеманинг кириш қаршилиги $R_{\text{кпр}}$ тескари боғланиш R_T резисторининг қаршилигига сон жиҳатдан тенг бўлади. Лекин $R_{\text{кпр}}$ ОКнинг хусусий кириш қаршилигидан кичикроқ бўлади. Шунларни ҳисобга олган ҳолда дифференциаллаш ва интеграллаш схемаси тузилади.

5.48-расмда ОКнинг дифференциаллаш схемаси кўрсатилган. Унда А нуқтанинг потенциали ноль бўлгани учун кириш



5.48-расм. ОКнинг дифференциаллаш схемаси.



5.49-расм. ОКнинг интеграллаш схемаси.

кучланиши конденсаторга қўйилган бўлади. Шунинг учун R резистордан ўтадиган токни сўғимдаги кучланиш орқали ифода-
даланса, $I_r = C \frac{dU_{\text{кпр}}}{dt}$ ва $U_{\text{чик}} = -RC \frac{dU_{\text{кпр}}}{dt}$ бўлади.

5.49-расмда ОКнинг интеграллаш схемаси кўрсатилган. Унда кириш кучланиши R резисторга қўйилган бўлади. Шунинг учун ундан ўтадиган ток $\frac{U_{\text{кпр}}}{R}$ га тенг бўлиб, C конденсаторни зарядлайди. Чиқиш кучланиши конденсатор орқали олингани учун $U_{\text{чик}} = -\frac{1}{RC} \int U_{\text{кпр}} dt$ бўлади. („—“ ишора кириш ва чиқиш кучланишларининг тескари фазада ўзгаришини кўрсатади).

5.18. Электрон стабилизаторлар

Электрон стабилизаторлар мураккаб стабилизатор бўлиб, уларда чизиқли бўлмаган элемент вазифасини электрон асбоблар — транзисторлар (биполяр ёки униполяр) бажаради.

Содда стабилизаторларда бўлгани каби электрон стабилизаторларда ҳам чизиқли бўлмаган элемент нагрузка резисторига нисбатан кетма-кет ва параллель уланиши мумкин. Параллель уланганда у автоматик шунт, кетма-кет уланганда эса, сўндирувчи қаршилиқ вазифасини бажаради.

Содда стабилизаторларда чизиқли бўлмаган элемент нагрузка резистори билан кетма-кет уланганда ток кучини, параллель уланганда эса, кучланишни стабиллар эди. Электрон стабилизаторларда бундай чегараланиш бўлмайди. Уларда ток кучи ва кучланишни стабиллаш улаш хилига боғлиқ эмас. У тартибга солувчи транзисторнинг базасига (затворга) бериладиган *бошқарувчи кучланиш* деб аталадиган кучланишнинг характери билан аниқланади. Агар стабиллаш схемасида бошқарувчи кучланиш нагрузкадан ўтадиган токка мутаносиб бўлса, қурилма *ток стабилизатори* деб, агар у нагрузкадаги потенциал тушувига мутаносиб бўлса, *кучланиш стабилизатори* деб аталади. Шулардан биз кучланиш стабилизаторларни билан танишамиз. Қўлайлик учун уларни оддий қилиб *электрон стабилизаторлар* деб атаймиз.

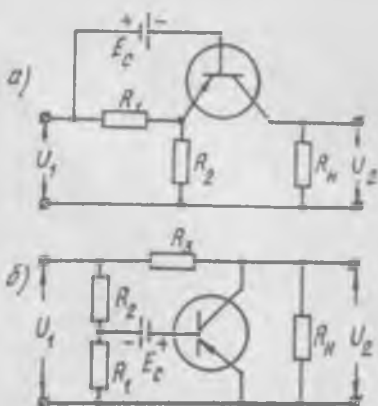
Электрон стабилизаторлар асосан икки турга — киришдан ва чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторларга

ажратилади. Киришдан бошқарилувчи стабилизаторларда бошқарувчи кучланиш кириш (манба) кучланишига мутаносиб бўлса, чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторларда у фойдали нагрузкадаги кучланиш ўзгаришига мутаносиб бўлади. Электрон стабилизаторларда стабилловчи чизиқли бўлмаган элемент *тартибга солувчи элемент* деб ҳам аталади.

5.50 а-расмда киришдан бошқарилувчи стабилизаторнинг содда кетма-кет схемаси кўрсатилган. Унда R_1 резистордаги кучланиш T транзисторнинг базасига узатилади. Унинг катталиги U_1 кириш кучланишига мутаносиб бўлиб, бошқарувчи кучланиш бўлиб ҳисобланади. Агар кириш кучланиши ортса, R_1 резисторда ажраладиган кучланиш ҳам ортади. У тескари ишора билан базага узатилгани учун T транзистор ёпила бошлайди. Бу ўзгармас токка нисбатан транзистор қаршилигининг ортишига эквивалентдир. Натижада бошқарувчи элемент — транзисторда кучланиш тушуви ортади. Аксинча, кириш кучланишининг камайиши транзистор қаршилигининг камайишига олиб келадики, ундаги кучланиш тушуви ҳам камаяди.

Шундай қилиб R_1 резистор туфайли схемада манфий тескари боғланиш жараёни содир бўладики, у эмиттер ва база кучланишларининг қарама-қарши фазада ўзгаришини таъминлаб туради. Шунинг учун схема параметрларини танлаш йўли билан транзисторда шундай иш режими ҳосил қилиш мумкинки, ундаги кучланиш тушувининг ўзгариш сон жиҳатдан кириш кучланиши ўзгаришига тенг бўлсин. У ҳолда чиқиш кучланиши ўзгаришсиз бўлади.

Қўрилаётган стабиллаш схемасининг сезгирлигини орттириш учун бошқарувчи кучланишни катта қилиб олиш керак. Бунинг учун R_1 резистор қаршилигини кат-



5.50- расм. Киришдан бошқарилувчи стабилизаторнинг кетма-кет (а) ва параллел (б) схемалари.

талаштириш керак. Лекин R_1 нинг ортиши билан ундаги ўзгармас кучланиш ҳам ортади ва у транзисторнинг ишчи нуқтасини унинг ишчи (актив) соҳасидан чиқариб юборади. Ишчи нуқтани ишчи соҳага силжитиш учун схемага қўшимча E_c манба уланди. Унинг кучланиши *таянч кучланиши* деб аталади.

5.50 б- расмда киришдан бошқарилувчи стабилизаторнинг параллель уланиш схемаси кўрсатилган. Тартибга солувчи транзистор билан кетма-кет уланган R_3 резистор *сундирувчи ёки балласт қаршилиқ* деб аталади.

Электрон стабилизаторнинг бу схемаси тузилиши жиҳатдан 2.68 б- расмда кўрсатилган содда стабилизаторнинг схемасига ўхшашдир. Сундирувчи қаршилиқдан коллектор ва нагрузка токлари ўтади. Агар кириш кучланиши ортса, чиқиш кучланиши ҳам ортиши керак. Лекин R_1 резистордан транзисторнинг базасига узатиладиган бошқарувчи кучланиш ҳам ортади. У тартибга солувчи элемент — транзисторнинг яхшироқ очилишига, яъни коллектор токининг ортишига олиб келади. Коллектор токининг ортиши R_3 резистордаги кучланиш тушувини орттиради ва коллектор кучланиши камаяди. Транзистор нагрузка резистори билан параллель уланган бўлгани учун чиқиш кучланиши ҳам камаяди. Аксинча, кириш кучланишининг камайиши коллектор кучланишининг, яъни чиқиш кучланишининг ортишига олиб келади.

Демак, стабилизаторнинг параллель уланиш схемасида кириш кучланиши билан чиқиш кучланишининг ўзгариши қарама-қарши йўналишда бўлар экан. Шунинг учун схема элементларини шундай танлаш мумкинки, кириш кучланишининг ўзгариши билан чиқиш кучланиши ўзгаришсиз қолсин. Бунинг учун кириш кучланиши ўзгаришининг абсолют қиймати коллектор токи ўзгариши сабабли R_3 резисторда ҳосил бўладиган кучланиш тушувига сон жиҳатдан тенг бўлиши керак ($\Delta U_1 = \Delta I_k \cdot R_3$). Бу стабилизаторнинг юз фойзлик стабиллаш шартидир.

Шундай қилиб, киришдан бошқарилувчи электрон стабилизаторларда юз фойзлик стабиллашга эришиш учун $R_n = \text{const}$ бўлиши керак.

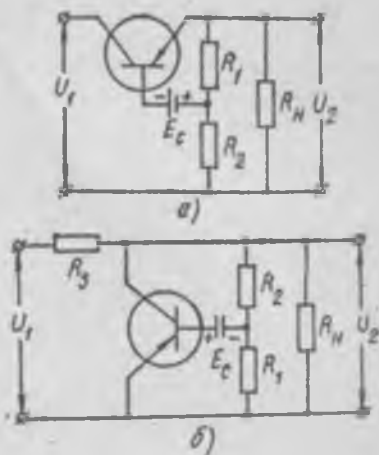
Нагрузканинг қаршилиғи ўзгариши мумкин бўлган ҳолда чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторлар йиғиладди. Бундай стабилизаторларда юз фойзлик стабиллашга эришиш мумкин эмас. Чунки тартибга солувчи элемент-

нинг ишга тушиши учун албатта чиқиш кучланишида ўзгариш бўлиши керакки, унинг бир қисми бошқарувчи кучланиш вазифасини бажаради. Бу стабилизаторларнинг афзаллиги шундаки, улар кириш ва нагрузкадаги кучланиш ўзгаришларини бирдек стабиллаб беради.

Чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторларнинг соддалаштирилган схемаларни 5.51-расмда кўрсатилган. Уларнинг ишлаш принципи киришдан бошқарилувчи стабилизаторларникидан деярли фарқ қилмайди. Ҳа-

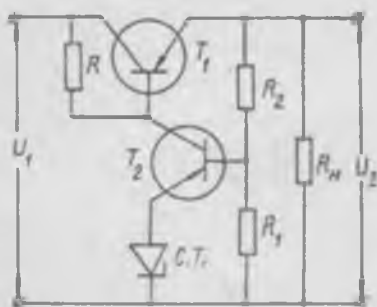
қиқатан ҳам чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторнинг кетма-кет схемасида (5.51 а-расм) бошқарувчи кучланиш R_H нагрузка резисторининг клеммаларидаги кучланишга мутаносибдир. Чиқиш кучланиши ортса, R_1 резистордаги кучланиш ҳам ортади ва у транзисторнинг базасидаги манфий кучланишни камайтиради. Натижада транзисторнинг ўзгармас токка бўлган қаршилиги ортади ва ундаги потенциал тушуви кўпаяди. Бу чиқиш кучланишининг камайишига олиб келади. Аксинча, чиқиш кучланиши камайса, юқорида кўрилган жараён тескари йўналишда содир бўлади ва чиқиш кучланиши ортади.

Чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторнинг параллель схемасида (5.51 б-расм) чиқиш кучланишининг ортиши R_1 резистордаги кучланишнинг ортишига олиб келади. У транзистор базасидаги мусбат кучланишни камайтиради ва ундан ток кўпроқ ўтабошлайди. Натижада R_3 сўндирувчи резистордаги потенциал тушуви ортиб, чиқиш кучланиши камаяди. Аксинча, база кучланиши камайса, R_1 резистордаги кучланиш камаяди ва транзистордан ток ўтиши қийинлашади: R_3 резистордаги кучланиш тушуви камайиб, чиқиш кучланиши ортади.



5.51-расм. Чиқишдан бошқарилувчи стабилизаторнинг кетма-кет (а) ва параллель (б) схемалари.

Шундай қилиб, стабилизаторнинг иккала тур схема-сида ҳам чиқиш кучланишининг ҳар қандай ўзгаришига транзистор акс таъсир кўрсатади. Натижада чиқиш кучланиши бирор ўртача қиймат атрофнда ўзгариб туради. Стабиллаш жараёни сифатли бўлиши учун бу ўзаришлар етарлича кичик бўлиши керак. Уни таъминлаш эса, транзисторнинг ишини чиқиш кучланишининг қанчалик кичик ўзгариш амплитудаси бошқара олишига боғлиқ. Шунинг учун қурилманинг сезгирлигини ошириш мақсадида стабиллаш схемасига кучайтириш каскади киритилади. У бошқарувчи кучланишни кучайтириб бериш учун хизмат қилади. Кучайтиргич транзистори бошқарувчи элемент деб аталади.



5.52- расм. Чиқишдан бошқарилувчи кетма-кет турдаги эта-биллизаторнинг кучайтириш каскадига эга бўлган схемаси.

Амалда чиқишдан бошқарилувчи стабили-заторларнинг кетма-кет схемаси кенг тарқалган. Кучайтириш каскадига эга бўлган бундай ста-биллизаторнинг принци-пал схемаси 5.52- расм-да кўрсатилган.

Шун айтиш керакки, стабилизаторнинг ама-лий схемаларида таянч (силжитиш) кучланиши E_c ни айрим манба ёр-дамида ҳосил қилиш қу-лай эмас. Шунинг учун

у автоматик усулда коллектор манбаи ҳисобига вужуд-га келтирилади. Бунинг учун транзисторнинг эмиттер занжирига стабилитрон (резистор эмас) уланади. Ишчи режимда (характеристиканинг тўғри чизиқ қисми) ста-билитрондаги потенциал тушуви ундан ўтувчи токка боғлиқ бўлмайди, яъни эмиттер кучланиши деярли ўз-гаришсиз бўлади. Бу кучланиш транзисторнинг базасига ўзгармас кучланиш каби тескари ишора билан узатилиб туради.

5.19. Кучайтиргичларда шовқин

Ҳар қандай электр занжирида бўлгани каби кучайтир-гичларнинг кириш занжирида ҳам зарарли таъсирлар вужудга келади. Улар электр тебранишлари табиатига

эга бўлиб, сигнал билан биргаликда кучайтирилади ва нагрузка қаршилигида фойдали сигнал билан бир қаторда ажралади. Натижада фойдали сигнални соф ҳолда текшириш қийинлашади. Шунинг учун бу тебранишларни *шовқин* деб аталади.

Шовқин манбаи кучайтиргичдан ташқарида ва унинг ичида бўлиши мумкин. Шунга кўра кучайтиричлардаги шовқин ташқи ёки ички шовқин деб юритилади. Хар икки шовқин турли сабаблар асосида ҳосил бўлади ва табиати жиҳатдан турличадир. Агар ташқи шовқинни йўқотиш мумкин бўлса, ички шовқиндан қутулиш мумкин эмас. Фақат махсус чораларни кўрган ҳолда уни камайтириш мумкин, холос.

Ташқи шовқинга қуйидагилар мисол бўлади:

а) фон — манба занжири орқали кучайтиргичга техник частотали (50 ёки 100 Гц) тебранишнинг кириши. Унинг ҳосил бўлишига сабаб кучайтирувчи элементнинг электродларига тўғрилагич орқали кучланиш берилишидир. Ундан қутулиш учун тўғрилагичнинг текисловчи филътрининг ишлашини яхшилаш керак.

б) микрофон эффекти — механик таъсирлар (силкиниш, урилиш, туртки ва бошқалар) натижасида кучайтиргичнинг элементларидан ўтадиган токнинг ўзгаришидир. Бу асосан паст частотали сигналларни кучайтиришда катта таъсир кўрсатади. Ундан қутулиш учун кучайтиргичнинг элементларини мустаҳкам қилиб маҳкамлаш ва бутун системани амортизация қилиш керак.

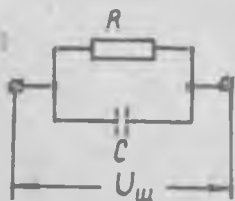
в) саноат марказлари ва шаҳар транспортдан ҳосил бўладиган электромагнит майдон, космик нурланишлар, атмосфера ҳодисалари таъсири натижасида кучайтиргичнинг кириш занжирида индукция электр юритувчи кучининг ҳосил бўлиши. Ундан қутулиш учун кучайтиргич элементлари ва снмларини яхшилаб ҳимоялаш (экранлаш) зарур.

Ички шовқин кучайтиргичнинг элементларидан ўтадиган токнинг флюктуацияси натижасида ҳосил бўлади. Шунинг учун у *флюктуация шовқини* деб ҳам аталади. У икки турга ажратилади: иссиқлик (контур) шовқини ва электрон асбоблар шовқини.

Иссиқлик шовқини кучайтиргич элементларини туташтирувчи симлардан ва резисторларидан ўтадиган электрон оқимининг флюктуациялари туфайли вужудга келади ва ташқи муҳитнинг иссиқлик ҳолатига бевосита боғлиқ бўлади.

Ўтказгич кесмасидаги электронларнинг ҳаракати та-
содифий характерга эга, яъни кичик вақт оралиғида
ўтказгичнинг кесими бўйича бир томонга йўналган
электронлар сони иккинчи йўналишдагидан фарқ қила-
ди. Натижада ўтказгичнинг турли кесимларидаги элек-
тронлар сони турлича бўлади. Бу ўтказгич узунлиги
бўйича потенциал тақсимодини бир текис бўлмасли-
гига олиб келади. Бошқача қилиб айтганда, ўтказгичдан
ўтадиган ток ўзгаришларининг ўртача арифметик қий-
мати нолга тенг бўлса ҳам, оний қийматлари нолдан
фарқлидир. Шунинг учун ўтказгичнинг икки нуқтаси
орасидаги потенциаллар айирмаси — кучланиш нолга
тенг эмас. Ана шу кучланиш *шовқин кучланиши* деб
аталади.

Шовқин кучланишининг катталиги ташқи муҳит ҳа-
роратига ва ўтказгичнинг резистив қаршилигига боғлиқ
бўлади. Занжирнинг резистив қаршилиги частотага де-
ярли боғлиқ бўлмагани учун шовқин кучланиши ҳам
частотага боғлиқ бўлмаган катталикдир, яъни частота
спектри чексизга тенг. Шунинг
учун иссиқлик шовқини *оқ шовқин*
ҳисобланади ва частота спектри
яхлит бўлади.



5.53- расм. Контур
шовқини.

Иссиқлик шовқинини ўрганиш-
да шовқин кучланиши квадрати-
нинг ўртача қиймати текширилади,
чунки унинг ўртача арифметик қий-
мати нолга тенг бўлиши мумкин.

5.53- расмда кўрсатилган зан-
жирни олайлик. У битта эркинлик
даражасига эга, яъни чизиқли тенглама билан ифода-
ланади.

Физика курсидан маълумки, системанинг ҳар бир эркин-
лик даражасига $\bar{W}_0 = \frac{\kappa T}{2}$ бўлган ўртача энергия тўғри кела-

ди. Бизнинг система учун $\frac{\overline{C U_{ш}^2}}{2} = \frac{\kappa T}{2}$ кўринишида ифода-
ланади. Ундан занжир клеммларидаги кучланиш ўзгаришининг
ўртача квадратик катталигини аниқлайлик:

$$\overline{U_{ш}^2} = \frac{\kappa T}{C} \quad (5.64)$$

Бунда $\kappa = 1,38 \cdot 10^{-23} \frac{\text{Ж}}{\text{град}}$ — Больцман доимийси.

T — абсолют температура.

Занжир клеммаларидаги кучланишнинг ўзгариши, юқорида айтилганига биноан, унинг резитив қаршилиги ўзгариши туфайли содир бўлади. Бизнинг ҳолда занжирнинг қаршилиги комплекс катталиқ, яъни $Z = R(\omega) + jX(\omega)$. Шунинг учун $\overline{U}_\omega^2$ нинг ўзгариши Z нинг $R(\omega) = \frac{R}{1 + (\omega RC)^2}$ резитив ташкил этувчисининг ўзгариши ҳисобига ҳосил бўлиши керак. Унинг тўлиқ қиймати қуйидагича ифодаланади:

$$\int_0^\infty R(\omega)(d\omega) = \int_0^\infty \frac{R}{1 + (\omega RC)^2} d\omega = \frac{\pi}{2C} \quad (5.65)$$

Бундан сифимнинг катталигини топиб (5.64) ифодага қўйсак, у қуйидаги кўринишга келади:

$$\overline{U}_\omega^2 = \frac{2kT}{\pi} \int_0^\infty R(\omega) d\omega \quad (5.66a)$$

Бу ифода *Найквист формуласи* деб аталади. У кучланишнинг флюктуацияси ҳақиқатан ҳам занжирнинг резитив қаршилиги $R(\omega)$ ва муҳитнинг T температурасига боғлиқ эканини кўрсатади.

Одатда ҳар бир кучайтиргич сигналларнинг маълум бир частота оралигини, яъни $\Delta\omega = \omega_n - \omega_n$ соҳасини кучайтириш учун мўлжаллаб ясалади. Шунинг учун (5.66 а) ифодани ана шу частоталар оралиги учун интеграллаш етарли бўлади. Бундан ташқари, $\omega RC \ll 1$ тенгсизлик ўринли бўлса, $R(\omega)$ катталиқ частотага боғлиқ бўлмай қолади. Натижада (5.66 а) ифода соддалашиб, қуйидаги кўринишга келади:

$$\overline{U}_\omega^2 = 4kTR\Delta f \quad (5.66 б)$$

Бунда Δf — кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси.

Демак, шовқиннинг кучланиши флюктуацияларнинг айрим частотасига эмас, балки спектрдаги барча ташкил этувчиларга бирдек боғлиқ экан.

Қўпинча қурилманинг шовқин хусусиятларини аниқлашда унинг эффектив ўтказиш соҳасини шовқин спектрининг соҳасига тенг деб олинади. Шунинг учун қурилманинг ўтказиш соҳаси қанча тор бўлса, шовқин кучланиши ҳам шунча кичик бўлади. Лекин шовқиннинг кучланиши қурилма ўтказиш соҳасининг абсолют қийматигагина эмас, балки унинг қандай частоталарга тўғри келнишига ҳам боғлиқ. Ўтказиш соҳаси қанча юқори

частоталар соҳасига тўғри келса, шовқин кучланиши ҳам шунча кичик бўлади, чунки частота ортиши билан резистив қаршилиқ кичрайиб боради. Шунинг учун (5.66 б) ифода ўз кучини йўқотади. Бу ҳолда (яъни юқори частоталар соҳасида) шовқин кучланишининг квант механикаси бўйича ифодасидан фойдаланилади:

$$\overline{U_m} = 4 kTRP(f)df \quad (5.67)$$

Бунда $P(f)$ — Планк қўпайтмаси дейилади ва қуйидагича ифодаланади:

$$P(f) = \frac{\frac{hf}{4}}{kT \left(e^{\frac{hf}{kT}} - 1 \right)} \quad (5.68)$$

$h = 6,63 \cdot 10^{-34} \text{ ж.сек.}$ — Планк доимийси.

Агар $\frac{hf}{kT} \ll 1$ бўлса $P(f) = 1$ бўлади ва (5.67) ифода (5.66 б) кўринишига келади.

Электрон асбоблардаги шовқинга транзисторлардаги шовқин мисол бўлади. Улар уйғониш-сўниш ва диффузия шовқинларидир.

Уйғониш-сўниш шовқини p - n ўтишда электрон-кавак жуфтининг ҳосил бўлиши ва рекомбинацияланиши билан боғлиқ. У p - n ўтишда ҳаракатланувчи ток ташувчиларнинг зичлиги ўзгаришига олиб келадик, бунинг натижасида ток флюктуацияси ҳосил бўлади. Шунинг учун бундай шовқин *генерация — рекомбинацияланиш шовқини* ҳам дейилади.

Шовқиннинг иккинчи тури — *диффузия шовқини* табиати жиҳатдан юқорида кўрилган иссиқлик шовқинидан иборатдир. Биполяр транзисторларда у база қаршилигида шовқин кучланиши ҳосил бўлиши билан тушунтирилади. Биполяр транзисторлардаги асосий шовқинлардан яна бири p — n ўтишда ҳосил бўладиган сочилиш шовқинидир. У ток ташувчиларнинг p — n ўтиш потенциал тўсиғини енгиб ўтишидаги флюктуациясидан ҳосил бўлади.

Униполяр транзисторлар учун каналда ҳосил бўладиган иссиқлик шовқини ва затвор занжиридаги сочилиш шовқини асосий ҳисобланади.

Кучайтиргичларда шовқиннинг мавжудлиги кучайтириш коэффициентининг катталигига қараб уларни бирор мақсад учун яроқлилигини баҳолаш имконини

бермайди. Бу ҳолда абсолют (чегаравий) сезгирлик тушунчасидан фойдаланилади. У сон жиҳатдан бирдай қувватли сигнал ва шовқиннинг ўзаро нисбати бирга тенг бўлган ҳол бўлиб, фойдали сигналнинг шовқин тўламиндан ажратиб олиниши мумкин бўлган чегарани ифодалайди. Лекин бу катталик шартли миқдор бўлгани учун кучайтиргични сифат жиҳатдан баҳолайди, ҳолос.

Кучайтиргичларнинг шовқин хусусиятлари *шовқин коэффиценти* деган катталик орқали характерланади ва кириш ва чиқиш шовқинлари «оқ» шовқин бўлган ҳол учун аниқланади.

Шовқин коэффиценти деб кучайтиргичнинг киришлагини сигнал ва шовқин қувватлари нисбатининг унинг чиқишидаги шундай ифодага бўлган нисбатига айтилади:

$$F = \frac{(P_c/P_{ш})_{кир}}{(P_c/P_{ш})_{чик}} = \frac{P_{шчик}}{P_{шкир}} \quad (5.69)$$

У кучайтиргичнинг чиқишидаги (нагрузкадаги) сигнал қувватининг шовқин қувватига нисбати кучайтиргич киришдаги фойдали сигнал учун олинган шундай нисбатдан неча марта кичик эканини кўрсатади.

Агар кучайтиргичда флюктуациялар бўлмаганда эди, яъни кучайтиргич идеал бўлганда эди, сигналнинг шовқинга нисбати кучайтиргич кириши ва чиқишида бир хил бўлиб, шовқин коэффиценти $F=1$ бўлар эди. Аммо реал кучайтиргичларда ҳамма вақт шовқин мавжуд бўлгани учун у $F>1$ бўлади. Шунга кўра, шовқин коэффиценти кучайтиргичда ҳосил бўладиган шовқинлар унинг чиқишида неча марта ортиб чиқишини ифодалар экан.

Кўп каскадли кучайтиргичларда системанинг киришига сигнал билан бирга таъсир этадиган шовқин барча кучайтириш поғоналарида кетма-кет кучайтирилиб боради. Шунга кўра, унинг шовқин коэффиценти қуйидагича аниқланади:

$$F = F_1 + \frac{F_2 - 1}{K_{p1}} + \frac{F_3 - 1}{K_{p1} \cdot K_{p2}} + \dots + \frac{F_n - 1}{K_{p1} \cdot K_{p2} \cdot K_{p(n-1)}} \quad (5.70)$$

(5.70) ифодадан кўринадики, натижавий шовқин коэффиценти кучайтиргичнинг биринчи ва иккинчи кучайтириш поғонасининг ҳиссаси энг катта бўлар экан. Шунинг учун кўп каскадли кучайтиргичларда бошланғич кучайтириш каскади кам шовқинли ва кучайтириш

коэффициенти катта қилиб олинса, натижавий шовқин коэффициенти кичик бўлади.

Шуни айтиш керакки, кучайтиргичларнинг ички шовқинга эга бўлиши уларнинг ўтказиш соҳасини танлаш эркинлигини чегаралаб қўяди. Бунда қарама-қаршилиқ мавжуд: шовқинни камайтириш учун ўтказиш соҳасини торайтириш талаб қилинса, сигнални бузилмаган ҳолда кучайтирилиши учун унинг етарлича кенг бўлиши талаб қилинади. Кучайтиргичнинг ўтказиш соҳаси торайиши билан сигналнинг шакли бузила бошлайди ва унинг амплитудаси кичрайдди. Бу сигнал/шовқин нисбатининг ёмонлашишига олиб келади. Ўтказиш соҳаси кенгайтирилса, сигналнинг амплитудаси ўзгаришсиз қолади, лекин зарарли таъсирлар сатҳи кўтарилади ва у яна сигнал/шовқин нисбатининг ёмонлашишига олиб келади. Шунинг учун кучайтиргичларнинг ўтказиш соҳасини танлашда келишувчилик қилинади, яъни у шундай танланадими, сигнал бузилишлари маълум қийматдан ортмаслиги ва унинг амплитудаси ўзгаришсиз қолиши керак.

VI б о б

ЭЛЕКТР СИГНАЛИ ГЕНЕРАТОРЛАРИ

6.1. Генерация шартлари

Физикавий тажрибалар техникасида ва радиоэлектрониканинг кўп соҳаларида электр тебранишларини ҳосил қиладиган қурилмалар катта аҳамиятга эга.

Ўзгармас ток манбаи энергиясини бирор шакл ва частотали ўзгарувчан ток (кучланиш) энергиясига айлантириб берувчи қурилма *электр сигнали генератори* деб аталади. Айрим ҳолларда махсус режимда ишловчи юқори частотали катта қувватли кучайтиргичлар ҳам электр сигнали генератори дейилади. Қурилмада ҳосил қилинаётган тебранишнинг частотаси ва шакли чизикли бўлмаган элемент хусусиятларига ва қурилманинг схемасига боғлиқ бўлади.

Уйғотилиш — тебраниш ҳосил қилиш усулига қараб генераторлар ташқи ва ички туртки таъсирида ишловчи генераторларга ажратилади.

Ташқи туртки таъсирида уйғонадиган генераторлар, асосан, резонанс кучайтиргичдан иборат бўлиб, аслида тебраниш манбаи бўлмай, балки кам қувватли сигнал-

ни кучайтириб беради, холос. Улар юқори частотали генератор ҳисобланади. Тебраниш частотаси нагрузка контурининг резонанс частотасига тенг бўлиб, амплитудаси ташқи куч билан белгиланади. Бундай генераторларда тебраниш частотаси кварц кристали орқали берилнши мумкин (кварц генераторлари).

Ички туртки таъсирида уйғонадиган генераторлар *ўз-ўзидан тебраниш ҳосил қилувчи генератор* бўлиб, улар *автогенератор* деб ҳам аталади. Уларда тебраниш частотаси ва амплитудаси қурилманинг хусусий параметрлари орқали белгиланади.

Тебраниш шаклига қараб генераторлар гармоник ва гармоник бўлмаган — релаксацион тебраниш генераторларига ажратилади.

Тебранишнинг шакли синуслар (косинуслар) қонуни бўйича ўзгарадиган тебраниш ишлаб чиқарадиган генераторлар *гармоник тебраниш генератори* деб, акс ҳолда эса, гармоник бўлмаган — *релаксацион тебраниш генератори* деб аталади.

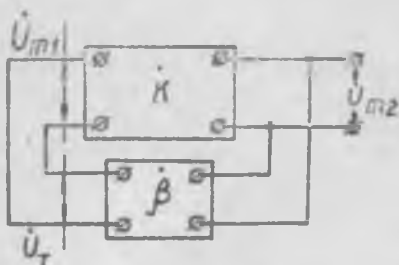
Гармоник тебраниш генераторлари паст ва юқори частотали генераторларга бўлинади. Уларга РС ва LC — генераторлар мисол бўлади.

Қурилмада тебраниш ҳосил бўлиш ҳодисаси *генерация* деб аталади. Унинг вужудга келиши учун маълум шартлар бажарилиши керак. Уларни *генерация шартлари* деб аталади.

Кучайтиргичларда мусбат тескари боғланиш ($\varphi=0$) бўлганда (5.51) кучайтириш коэффициентининг тескари боғланиш параметри $K\beta$ ортиши билан ўсишини, кучайтириш жараёни стабиллиги камайишини аниқлаган эдик. Ана шу ностабиллик ўз-ўзидан тебраниш ҳосил бўлишининг зарур шarti деб қабул қилинади. Ҳақиқатан ҳам

$$\left. \begin{aligned} \varphi_k + \varphi_\beta &= 2\pi \cdot n \\ K\beta &= 1 \\ n &= 0, 1, 2, \dots \end{aligned} \right\} \quad (6.1)$$

шартлар бажарилганда системанинг натижавий кучайтириш коэффициенти K_T чексизга айланади. Бу системага чекли амплитудали сигнал таъсир этганда унинг чиқишида чексиз амплитудали тебраниш ҳосил бўлиши кераклигини кўрсатади. Лекин чексиз амплитудали тебраниш физикавий маънога эга эмас. Шунинг учун (6.1) ифода қурилманинг чиқишида чекли амплитудали теб-



6.1- расм. Ҷз-ўзидан уйғонувчи генераторнинг блок схемаси.

сигнали вазифасини U_T тескари боғланиш кучланиши бажаради (6.1- расм). Шунга кўра (6.1) ифода генерация шартлари деб аталади. Унинг биринчи ифодаси фазалар баланси ёки фазалар шarti деб, иккинчиси эса, амплитудалар баланси ёки амплитудалар шarti деб аталади.

Фазалар шarti тескари боғланиш занжирининг U_T чиқиш кучланиши U_c кириш сигналининг ўрнини боса олишнинг ифодаласа, амплитудалар шarti бу кучланишнинг тебранишнинг тутиб туриш учун етарлилигини ифодалайди (5.34 а ва б- расм).

K , β , φ_K ва φ_β катталиклар частотага боғлиқ миқдорлардир. Шунинг учун (6.1) генерация шартлари ё якка частота учун, ёки бир вақтда бир неча частота (частота спектри) учун бажарилиши мумкин. Агар улар якка частота учун бажарилса, генератор синусоидал (косинусоидал) тебранишлар ҳосил қилади ва гармоник тебранишлар генератори бўлади. Агар генерация шартлари частоталар спектри учун бажарилса, гармоник бўлмаган тебранишлар ҳосил бўлади ва генератор релаксацион тебраниш генератори бўлади.

Шуни айтиш керакки, (6.1) генерация шартлари тебраниш ҳосил бўлишининг зарур шartидир. Лекин ҳосил бўладиган тебранишларнинг стационар амплитудаси ва тебраниш шаклини баҳолаш учун етарли эмас.

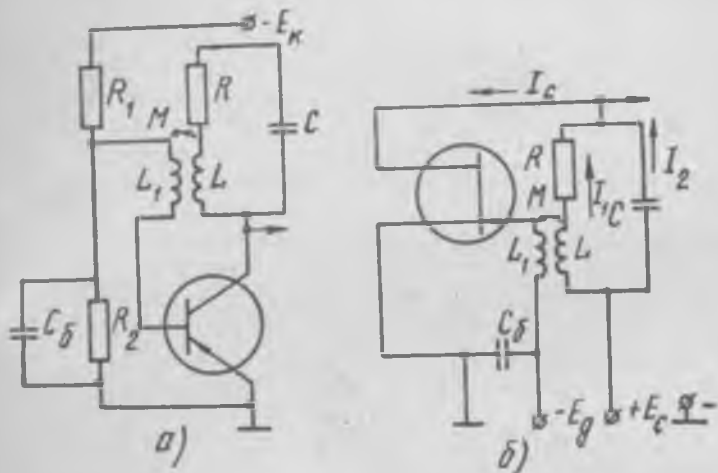
Амалий жиҳатдан амплитудалар шarti бирдан каттароқ қилиб олинади ($K\beta \geq 1$). Бу ҳосил қилинадиган тебранишлар амплитудасининг ўсишини таъминлаши керак. Лекин генератор кучайтирувчи элементининг хараakterистикаси эгри чизиқли бўлгани учун унинг чексиз ўсишига йўл қўймайди, яъни амплитуданиннг ўсишини чегаралайди.

раниш ҳосил бўлиши учун кириш сигналининг ҳожати йўқлигини кўрсатади. Бу системаниннг ўз-ўзидан уйғонишидир.

Демак, ҳар бир ўз-ўзидан уйғонувчи генератор мусбат тескари боғланишли кучайтиргичдан иборат бўлар экан. Унда кириш

6.2. LC — генератор

LC — генератор юқори частотали генератор бўлиб, мусбат тескари боғланишли резонанс кучайтиргичдан иборат. Унинг тузилиш схемалари хилма-хил бўлади ва турли белгилар асосида бир-биридан фарқланади. Масалан, тескари боғланиш занжирининг уланиш усулига қараб генераторлар сиғим, индуктив ва кониндуктив боғланишли генераторларга ажратилади. Манбанинг нагрузка контури билан боғланишига қараб генератор схемаси кетма-кет ва параллель манбали деб аталади. Кетма-кет манбали схемада коллектор ёки сток токининг ўзгармас ташкил этувчиси нагрузка контурндан ўтса, параллель схема бундан мустасно бўлади. Унда ўзгармас ва ўзгарувчан ташкил этувчилар бири-биридан ажратилган бўлади.



6.2- расм. Транзисторли LC—генераторнинг принцинал схемаси.

6.2.- расмда LC — генераторнинг соддалаштирилган принцинал схемаси кўрсатилган. У тескари боғланиш занжири трансформатор боғланишли (L_1 ғалтак) кетма-кет манбали схемадир. Унда ҳосил бўладиган тебранишлар, асосан, нагрузка контурининг параметрлари билан характерланади.

Резонанс вақтида контур соф резитив қаршилиқ табиатига эга, чунки $\Psi_K = 0$. Шунинг учун контурнинг аслиги етарли бўлса, фазалар шarti кучайтиргичнинг

бошқарувчи элементидаги ва тескари боғланиш занжиридаги фаза силжишлари орқали ифодаланади. Кучайтирувчи элементдаги фаза силжиши $\varphi_k = \pi$, тескари боғланиш занжиридаги фаза силжиши эса, L_1 ва L ғалтакларнинг урамлари йўналишига боғлиқ. У «о» ёки «п» га тенг бўлиши мумкин. Агар урамлар йўналиши $\varphi_b = \pi$ бўладиган қилиб танланса, фазалар шарти бажарилади ва генератор резонанс частотага яқин частотали тебраниш ишлаб чиқаради. Унинг гармониклик даражаси контурнинг танлаш қобиляти билан белгиланади. Контурнинг танлаш қобиляти етарлича катта бўлса, ω_0 частотадан четлашиш билан контурнинг тулиқ қаршилиги тез камаяди ва фаза силжишлари вужудга келади. Демак, генераторда ҳосил бўладиган тебранишлар гармоник бўлиши учун контурнинг асллиги катта, тескари боғланиш занжирининг узатиш коэффициенти кичик бўлиши керак. Акс ҳолда (6.1) генерация шарглари частоталар соҳаси учун бажарилиб, тебранишлар гармоник бўлмай қолади.

Генераторнинг 6.2- расмда курсатилган схемасида содир бўладиган тебраниш жараёналарининг табиати деярли бир хил бўлади. Лекин транзисторларнинг параметрлари турлича бўлиши уларда айрим ўзгаришларга сабаб бўлади. Биполяр транзисторли схемада нагрузка контури униполяр транзисторли схемадагидан кучлироқ шунтланади. Бу транзисторнинг кириш қаршилиги (эмиттер — база) кичик бўлишига боғлиқ. Бундан ташқари, нагрузка контури коллектор занжирида бўлганда генератор катта ўзгарувчан кучланишда ишласа, коллектор — база кучланиши тебраниш даврининг айрим қисмида тескари кучланишга эга бўлиб қолади. Натижада коллектор ўтиши очнқ (туғри уланишда) бўлиб, контур нисбатан кичик қаршилик билан шунтланиб қолади. Бу ҳосил бўладиган тебранишлар шаклининг бузилишига олиб келади. Бундан ташқари, биполяр транзисторлар нисбатан катта инертликка эга. Бу асосий бўлмаган ток ташувчиларнинг базада суи ҳаракат қилиши билан белгиланади ва эмиттер — база кучланиши билан коллектор токи орасида кечикишни, яъни қўшимча фаза силжишини ҳосил қилади. У фазалар шартига таъсир этади ва генерация частотасининг ўзгаришига сабаб бўлади. Бинобарин, биполяр транзистор контурнинг асллигини униполяр транзисторга нисбатан кўпроқ ўзгартади.

Биполяр транзисторли схеманинг камчиликларнинг йўқотиш учун унга қўшимча занжирлар киритилади. Масалан, транзисторнинг кириш ва чиқиш қаршилигининг шунтлаш таъсирини камайтириш учун контурнинг қисман уланиш схемасидан фойдаланилади; инерционлик туфайли ҳосил бўладиган қўшимча фаза силжишини йўқотиш учун схемага махсус фаза сундириш занжири киритилади ва бошқалар. Булар схеманинг мураккаблашишига ва генераторни урганишда мураккаб эквивалент схемалардан фойдаланишга олиб келади. Шунинг учун генератордаги жараёнларнинг моҳиятини аниқлаш учун уннполяр транзисторли схемани курамиз.

Умумий ҳолда генераторда содир бўладиган жараёнлар мураккаб бўлиб, чизиқли бўлмаган дифференциал тенгламалар орқали ифодаланади ва тақрибий ечиш усулларида фойдаланиб ечилади. Ечимнинг аниқлиги схемадаги қандай хусусият аниқланаётганига боғлиқ. Генерация шартларининг аниқлашда тенгламани чизиқли деб ҳисоблаш усулидан фойдаланиш мумкин бўлса, тебранишнинг стационар амплитудаси ва частотасини аниқлашда — *квазичизиқли усулдан* фойдаланиш керак бўлади. Генератордаги тебраниш жараёнларининг ихтиёрий вақт моментидаги ҳолатини аниқлашда чизиқли бўлмаган тенгламаларни ечишнинг аниқ усулларида фойдаланилади. Унга сушт ўзгарувчи амплитудалар усули (Ван — дер — Пол усули) мисол бўлади. Генераторнинг чизиқли назариясидан фойдаланиб, тебранишларни тутиб туриш шартларини аниқлайлик. Бунинг учун нагрузка контури (6.26-расм) учун Кирхгоф тенгламасини ёзамиз:

$$\left. \begin{aligned} L \frac{dI_1}{dt} - \frac{1}{C} \int I_2 dt + I_1 R &= 0 \\ I_c &= I_1 + I_2 \end{aligned} \right\} \quad (6.2)$$

Генераторда тебраниш ҳосил бўлиш жараёнида контурнинг индуктивлик тармоғидаги ток асосий ҳисобланади. Шунинг учун (6.2) системани унга нисбатан соддалаштирилса,

$$LC \frac{d^2 I_1}{dt^2} + RC \frac{dI_1}{dt} + I_1 = I_c \quad (6.3)$$

кўринишдаги тенглама ҳосил бўлади.

Генераторнинг бошланғич уйғониш вақтида тебра-

нишлар амплитудаси кичик бўлгани учун транзисторни чизиқли элемент деб қарасак, (3.44) ифодага асосан токн қуйндагича ифодаланади:

$$I_c = S(U_s + DU_c) \quad (6.4)$$

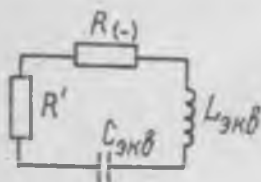
Бунда

$$U_s = M \frac{dI_1}{dt} \text{ ва } U_c = -\left(RI_1 + L \frac{dI_1}{dt}\right) \quad (6.5)$$

Минус ишора U_s ва U_c кучланишларнинг қарама-қарши фазада ўзгаришини ифодалайди.

(6.4) ва (6.5) ифодаларни (6.3) тенгламага қўйсак;

$$\frac{d^2 I}{dt^2} + \frac{1}{L} \left[R - \frac{S(M-DL)}{C} \right] \frac{dI}{dt} + \left(1 + \frac{R}{R_1} \right) \frac{1}{LC} I = 0 \quad (6.6)$$



6.3- расм. LC- генераторнинг эквивалент схемаси.

қўринишдаги иккинчи тартибли чизиқли дифференциал тенглама ҳосил бўлади. У (2.55) тенгламага ўхшаш бўлиб, нағрузка контуридаги эркин тебранишларни ифодалайди. Бинобарин, генераторни 6.3- расмда тасвирланган эквивалент тебраниш контури билан алмаштириш мумкин. Унинг параметрлари қуйдагича бўлади:

$$L_{\text{экв}} = L; \quad C_{\text{экв}} = \frac{C}{1 + \frac{R}{R_1}}; \quad R_{\text{экв}} = R - \frac{S(M-DL)}{C} = R' + R_{(-)} \quad (6.7)$$

Демак, эквивалент контурнинг резитив қаршилиги нағрузка контурининг қаршилигидан

$$R_{(-)} = - \frac{SM}{C} \quad (6.8)$$

манфий қаршиликка фарқ қилади. У контурга даврий равишда кираётган энергия миқдорини ифодалайди.

(6.6) тенгламанинг умумий ечими якка контурдаги эркин тебранишларнинг (2.56) ечими билан бир хил бўлиб, нағрузка контурининг асллиги етарлича бўлганда ($\omega_0 L \gg R$ ва $R_1 \gg R$) қуйндагича ифодаланади:

$$I = U_0 \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \omega \cdot t \quad (6.9)$$

Унда, $U_0 = \frac{E}{\omega \cdot L_{\text{экв}}}$ — контурдаги бошланғич тебранишлар амплитудаси

$$\omega^* = \frac{1}{\sqrt{L_{\text{экв}} \cdot C_{\text{экв}}}} = \frac{1}{\sqrt{LC}} \sqrt{1 + \frac{R}{R_1}} \approx \omega_0 \text{ — генерация час-}$$

тотаси

$$\delta^* = \frac{R_{\text{экв}}}{2L_{\text{экв}}} = \frac{1}{2L} \left[R - \frac{S(M-DL)}{C} \right] \text{ — эквивалент}$$

контурнинг сўниш даражаси.

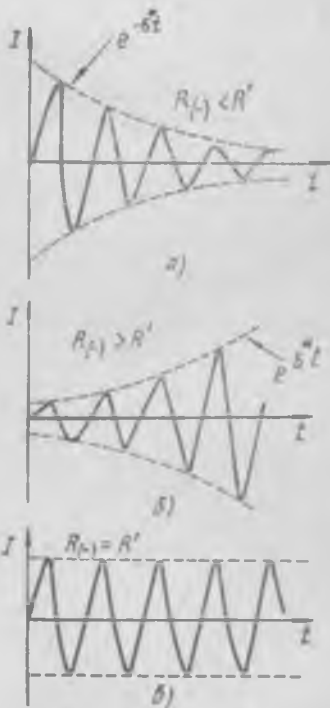
Демак, генераторда амплитудаси экспоненциал қонун бўйича ўзгарадиган тебранишлар ҳосил бўлар экан. Унинг ўзгариш тезлиги δ^* коэффициентга боғлиқ. Лекин якка контурдаги эркин тебранишлар коэффициентини δ дан фарқли, δ^* катталики контур элементлари L ва C лардан ташқари, яна транзисторнинг S қиялиги коэффициентини ва тескари боғланишни ифодаловчи M ўзаро — индукция коэффициентига боғлиқ бўлади. Бундан ташқари, якка контур учун δ мусбат ўзгармас сон бўлса, генераторда δ^* ҳам мусбат, ҳам манфий қийматга эга. Шунинг учун генератор тенгламасининг (6.7) ечими ҳолис контурдаги эркин тебранишларнинг (2.56) ифодасидан тубдан фарқ қилади.

Хусусий ҳоллар билан танишайлик.

I ҳол: $\delta^* > 0$ ёки $R' > R_{(-)}$

Бу ҳолда генераторда уйғотиладиган тебранишлар сўнувчи бўлади (6.4 а - расм). Чунки контурда йўқотиладиган энергия киритиладиган энергиядан катта, яъни ҳар бир тебраниш даврида йўқоладиган энергия тўлдирилмай қолади.

II ҳол: $\delta^* < 0$ ёки $R' < R_{(-)}$



6.4- расм. Тебраниш амплитудасининг δ^* коэффициентига боғлиқлиги.

Бу ҳолда контурга киритилаётган энергия унда йўқолаётган энергиядан катта бўлади. Шунинг учун уйғотилган тебранишлар амплитудаси ўсувчи бўлиши керак (6.4 б-расм).

III ҳол: $\delta^* = 0$ ёки $R' = R_{(-)}$

Бу ҳолда тебранишлар амплитудаси ўзгаришсиз бўлиб, у сўнмас бўлади. Чунки ҳар бир даврда йўқотилаётган энергия тўлиқ қопланади. Натижада тебраниш жараёни чексиз узоқ вақт ўзгармас амплитуда билан давом этаверади.

Назарий жиҳатдан III ҳол энг қулай бўлиб ҳисобланади. Амалий жиҳатдан эса, у турғун эмас. Чунки бирор сабабга кўра тенглик бузилса, тебраниш сўниб қолади. Шунинг учун амалий жиҳатдан II хусусий ҳол мақсадга мувофиқ ҳисобланади. Чунки шу ҳолдагина ўз-ўзидан уйғониш учун етарли шароит ҳосил бўлади. Шунга кўра генерация шартини умумлаштирилиб

$$R' \leq R_{(-)} \text{ ёки } R_{\text{экс}} \leq 0 \quad (6.10 \text{ а})$$

кўринишида ифодаланади. Уни қуйидагича ўзгартириб ёзайлик:

$$\frac{M}{L} > \frac{RC}{LS} + D \quad (6.10 \text{ б})$$

Бунда $\frac{M}{L} = \frac{U_c}{U_c} = \beta$ ва $\frac{RC}{LS} = \frac{1}{Z_p \cdot S}$ эканини ҳисобга олсак, (6.10 б) ифода

$$\beta > D + \frac{1}{Z_p S} \quad (6.11)$$

кўринишга келади. Уни *Баркгаузен формуласи* деб аталади ва ўз-ўзидан уйғонувчи генераторнинг асосий тенгламаси ҳисобланади. У схема параметрларининг генераторда тебраниш ҳосил бўлишига таъсирини ифодалайди. Лекин тебраниш амплитудасининг турғунлиги тўғрисида бевосита маълумот бермайди. Уни аниқлаш учун S қиялик коэффициентининг затвор кучланишига қандай боғлиқлигини билиш керак, чунки у (D ва R_1 ҳам) дифференциал ва динамик катталиқдир. Бошқача қилиб айтганда, тебранишнинг стационар амплитудасини аниқлаш учун характеристикасининг эгрилигини ҳисобга олиш керак.

6.3. LC — генераторнинг иш режимлари

Квазичизиқли усулга кўра тебранишнинг стационар амплитудаси $S(U_s)$ боғланиш орқали ифодаланади. у

$$\bar{S} = \frac{I_{c1}}{U_s} \quad (6.12a)$$

Агар контурдаги ток гармоник қонун бўйича ўзгарса, ток токи I гармоникасининг амплитудаси $I_{c1} = \frac{1}{Q} I_k$ кўринишда ўзгаради. Шунга кўра (6.12 а) ифода

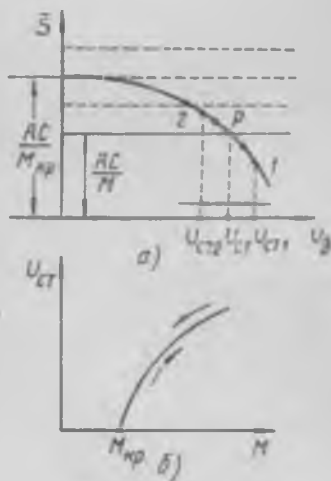
$$\bar{S} = \frac{1}{Q} \cdot \frac{I_k}{U_s} \quad (6.12 б)$$

кўринишда ифодаланади.

Сток токи I гармоникасининг (ёки контур токиннинг) затвор кучланишга боғлиқлиги генераторнинг *тебраниш характеристикаси* деб аталади: $I_{c1} = f(U_s)$. Унинг қандай кўринишда бўлиши ишчи нуқтанинг динамик характеристикадаги бошланғич ўрнига боғлиқ.

Тебранишнинг стационар амплитудаларини аниқлаш учун $\bar{S} = f(U_s)$ боғланиш графигида тескари боғланишни ифодаловчи чизиқни тасвирлаш керак. Ўртача қиялик коэффициентнинг таърифига биноан улар абсцисса ўқиға параллель жойлашган тўғри чизиқлар бўлади. Уларни *тескари боғланиш тўғри чизиги* деб аталади ва (6.11) ифода орқали аниқланади. $S = f(U_s)$ боғланишнинг тескари боғланиш чизиги билан кесишган нуқтасига мос келган затвор кучланишининг қиймати тебранишнинг стационар амплитудаси ҳисобланади.

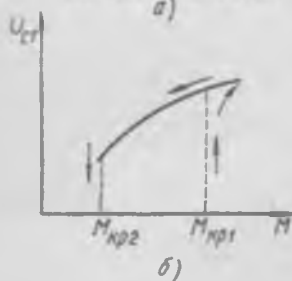
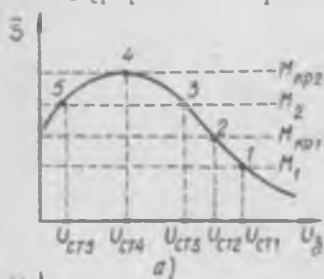
Агар ишчи нуқта динамик характеристиканинг тўғри чизиқли қисмига жойлашган бўлса, тескари боғланиш чизиги $S = f(U_s)$ боғланиш графигини бир нуқтада кесиб ўтади (6.5-



6.5- расм. Юмшоқ иш режимидаги стационар амплитуда (а) ва унинг M га боғлиқлиги (б).

рaсм). Бунда S M ўзарo индукция коэффициентига тескари боғланган бўлгани учун унинг ортиши билан тескари боғланиш чизиғи пастга сурилади ва стационар амплитуда катталашади. Аксинча, M кичрайса, стационар амплитуда ҳам кичраяди. У M нинг бирор $M_{кр}$ критик қийматигача давом этади, чунки бунда чизикларнинг кесишиб ўтиши йўқолади. Бунинг маъноси шуки $M \leq M_{кр}$ бўлганда тескари боғланиш коэффициентини кичик бўлгани учун генератор уйғонмайди.

Стационар амплитуданинг ўзаро индукция коэффициентига боғлиқлиги 6.5 б-расмда тасвирланган. Унинг турғунлик шартини аниқлайлик. Бирор сабабга кўра затвор кучланишининг амплитудаси $\Delta U_{ст}$ га ортсин. Унда кейинги тебраниш даврида S ўзининг «Р» нуқтадаги қийматидан кичик бўлиб қолади. Бу нагрузка контурига киритиладиган энергиянинг камайишига олиб келади. Натижада тебраниш амплитудаси кичрая бошлайди ва $U_{ст}$ қийматга эришади. Аксинча, тебраниш амплитудаси $\Delta U_{ст}$ миқдорга кичрайса, S ортади ва контурга энергия киритилиши ортиб, тебраниш амплитудаси ўсади; яна $U_{ст}$ қийматга эришилади.



6.6-расм. Қаттиқ иш режимдаги стационар амплитуда (а) ва унинг M га боғлиқлиги (б).

Демак, генератор мувозанат ҳолат («Р» нуқта)дан чиқса, ички ўзгаришлар уни яна ўз ҳолатига қайтаради. Шунинг учун «Р» нуқтада тебраниш амплитудаси турғун бўлади.

Генераторнинг юқорида ифодаланган режими юмшоқ иш режими деб аталади. У қуйидагилар билан характерланадн.

1. $\bar{S} = f(U_{ст})$ боғланиш билан тескари боғланиш тўғри чизиғи бир нуқтада кесишади ва у тебранишнинг стационар амплитудасини ифодалайди.

2. Тебранишнинг уйғонниши $M = M_{кр}$ қийматга мос келади ва у ягона бўлади (6.5 б-расм).

3. $M > M_{кр}$ қийматларда уйғониш бўлиши учун ташқи туртки талаб қилинмайди. Тебраниш ҳосил бўлиши учун системадаги кичик амплитудали флюктуациялар етарли бўлади.

Бошланғич ишчи нуқта динамик характеристиканинг пастки эгри чизиқли қисмига жойлашган бўлса, тескари боғланиш чизиги $\bar{S} = f(U_s)$ характеристикани M нинг қийматига қараб ё бир нуқтада (M_1), ёки икки нуқтада (M_2) кесиб ўтади. Улар 6.6 а-расмда тасвирланган (1, 2, 3, 4, 5 нуқталар). $M < M_{кр1}$ да улар кесишмайди. $M < M_{кр2}$ қийматларда тескари боғланиш коэффициентни кичик ва генератор уйғонмайди.

$M = M_2$ қийматда тескари боғланиш чизиги характеристикани икки нуқтада (3 ва 5) кесиб ўтади. Бу генератор иккита мувозанат ҳолатга эга бўлишини кўрсатади. Лекин улардан бири турғун бўлиб, иккинчиси турғун эмас.

Ҳақиқатан ҳам, агар генераторда $U_{ст5}$ кучланиш билан ифодаланадиган тебранишлар ҳосил бўлганда у бирор сабабга кўра кичрайиб қолса, тебранишнинг навбатдаги даврида $\bar{S}$ янада кичрайган бўлар эди. Натижада контурга киритиладиган энергия камайиб, тебраниш амплитудаси кичраяр, ҳатто тебраниш сўниб қолар эди.

Агар тебраниш амплитудаси $U_{ст5}$ қийматдан ортса, затвор кучланиши ортиб, $\bar{S}$ нинг ортишига, яъни контурга энергия кириши ортишига олиб келган бўлар эди. Бу тебраниш амплитудасини яна орттирган бўлар эди. Лекин амплитуданинг бу ортиши "3" нуқта билан ифодаланадиган иккинчи мувозанат ҳолатгача давом этishi мумкин. У генераторнинг иккинчи мувозанат ҳолати бўлиб, юмшоқ иш режимидаги каби турғун амплитудали тебранишларни характерлайди ($U_{ст3}$). Лекин бунда генераторнинг уйғонishi учун етарлича катта амплитудали туртки талаб қилинади.

Генераторнинг бундай иш режими унинг қаттиқ иш режими деб аталади. Унда генератор ташқи турткисиз уйғонishi учун уни юмшоқ иш режимга мос келадиган мувозанат ҳолатга (3-нуқтага) ўтказиш керак. Бунинг учун тескари боғланиш коэффициентни орттириш талаб қилинади. 6.6 а-расмдан кўринадик, генератор ўз-ўзидан уйғонishi учун тескари боғланиш $M = M_1$ қийматга мос келиши керак. Бунда у $\bar{S} = f(U_s)$ чизиқни бир нуқтада кесиб ўтади. Бундан ташқари, генераторнинг таш-

қи турткисиз уйғониши $M > M_{кр1}$ қийматга ҳам мос келади.

Ташқи туртки таъсирсиз тескари боғланишнинг ўзгариши билан стационар амплитуданинг ўзгаришини кўрайлик. Бунда тескари боғланишнинг $M < M_{кр1}$ ва $M < M_{кр2}$ қийматларга мос келадиган катталикларида генерация бўлмайди. Фақат $M = M_{кр1}$ қийматда тебранишлар сакраш билан вужудга келади ($U_{ст2}$) ва M нинг ортиши билан стационар амплитуда катталиги ўсиб боради (6.6-б расм). Агар шунда M кичрая бошласа, тебранишнинг стационар амплитудаси ҳам кичраяди. Лекин $M = M_{кр1}$ қийматга эришилганда тебраниш узилмай давом қилаверади ($U_{ст} < U_{ст2}$). У $M = M_{кр2}$ қийматга эришилганда, сакраш билан узилади ($U_{ст4}$).

Демак, тескари боғланишнинг узатиш коэффициенти иккита критик қийматга эга бўлади. Улардан $\beta_{кр1} = \frac{M_{кр1}}{L}$ да тебраниш уйғонса, $\beta_{кр2} = \frac{M_{кр2}}{L}$ да у узилади.

Шундай қилиб, генераторнинг қаттиқ иш режимида генерация сакраш билан ҳосил бўлади ва узилади; тебраниш етарлича катта амплитудага эга бўлади. Бундан ташқари генераторнинг қаттиқ иш режими тежамкор режим ҳисобланади, чунки у чизиқли бўлмаган режимида ишлайди.

6.4. RC — генератор

Кўп радиоэлектроника масалаларини ҳал қилишда частотаси герцнинг булакларидан бир неча юз килогерцгача етадиган паст частотали гармоник тебранишлар генератори зарур бўлади. Табиийки, бундай частотали тебранишларни LC — генераторда ҳосил қилиш мумкин эмас. Чунки генерация частотасини кичрайтириш учун нагрузка контурининг L ва C элементларини катталаштириш керак. Бу бир томондан, қурилмани қўполлаштириб — нархини орттирса, иккинчи томондан, контурнинг асллигини пасайтиради ва унинг частота танлаш қобилиятини ёмонлаштиради. Натижада тебранишларнинг стабиллиги ва гармониклиги камаёди. Шунинг учун паст частотали генераторларда тебраниш контури ўрнига R ва C элементлардан ташкил топган системалар қўлланилади. Бундай генераторлар RC — генератор деб аталади. RC — генератор мусбат тескари боғланишли RC — кучайтиргичдан иборатдир (6.1- расм).

Маълумки, RC — кучайтиргичнинг кучайтириш ко-

эффиценти ўтказиш соҳаси оралигида кам ўзгарадиган катталикдир. Бу ораликда кириш ва чиқиш кучланишлари орасидаги фаза фарқи деярли ўзгармас бўлади (5.15 ва 5.17-расм). Шунинг учун генераторда уйғондиган тебранишларнинг шакли, асосан, тескари боғланиш занжири билан характерланадн. Масалан, тескари боғланиш занжирининг частотавий ва фазавий характеристикаси шундай бўлсаки, (6.1) генерация шартлари кучайтиргичнинг ўтказиш соҳасига тўғри келадиган бирор частота учун бажарилса, у бир вақтда ω_n ва ω_s частоталар соҳасн учун ҳам сўзсиз бажарилади. Шунинг учун генераторда уйғонган тебранишлар гармоник бўлмайди, чунки бир вақтда бир неча гармоник тебраниш ҳосил бўлади. Демак, гармоник тебраниш ҳосил қилиш учун генерация шартлари фақат $\omega = \omega_0$ частота учун бажарилиши керак. Бунинг учун тескари боғланиш занжирининг фазавий характеристикаси шундай бўлиши керакки, у тескари боғланишни фақат битта частотада мусбат қилсин. Бошқача қилиб айтганда, генератор гармоник тебранишлар ишлаб чиқариши учун тескари боғланиш занжири кучайтиргичдаги фаза силжишларини жуфг π га тулдирадиган бўлиши керак.

Кучайтиргичнинг фазавий характеристикаси фақат реактив элементларда ҳосил бўладиган (5.11) фаза силжиши билан эмас, балки кучайтирувчи элементлар ҳосил қиладиган фаза силжишлари билан ҳам характерланади:

$$\varphi_k = m\pi + \psi(\omega) \quad (6.13)$$

Бунда $m=1, 2, 3, \dots$ — кучайтириш каскадларининг сони. Фақат квазирезонанс частотада $\psi(\omega)=0$ бўлади. Шунинг учун (6.1) фазалар шarti кучайтириш каскадларининг сонига ва тескари боғланиш занжирининг фазавий характеристикасига боғлиқ бўлади. Шунга кўра қуйидаги муносабатларни ёзиш мумкин.

$$\left. \begin{aligned} m=1 \text{ бўлса, } \varphi_k &= \pi, \varphi_\beta = \pm \pi, \pm 3\pi, \pm 5\pi, \dots \\ m=2 \text{ бўлса, } \varphi_k &= 2\pi, \varphi_\beta = 0, \pm 2\pi, \pm 4\pi, \dots \\ m=3 \text{ бўлса, } \varphi_k &= 3\pi, \varphi_\beta = \pm \pi, \pm 3\pi, \pm 5\pi, \dots \\ m=4 \text{ бўлса, } \varphi_k &= 4\pi, \varphi_\beta = 0, \pm 2\pi, \pm 4\pi, \dots \end{aligned} \right\} (6.14a)$$

Демак, кучайтириш каскадлари сони тоқ бўлса, тескарн боғланиш занжири тоқ сондаги π ларга каррали

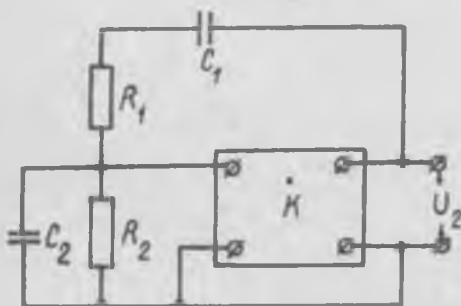
фаза силжиши ҳосил қилниши керак. Агар у жуфт бўлса, тескари боғланиш занжири ҳосил қиладиган фаза силжишлари жуфт π ларга каррали бўлиши керак, яъни

$$\left. \begin{aligned} m & \text{ — ток бўлса, } \varphi_\beta = (2n - 1)\pi \\ m & \text{ — жуфт бўлса, } \varphi_\beta = 2n\pi \end{aligned} \right\} \quad (6.14 \text{ б})$$

6.5. Икки каскадли RC — генератор

Икки каскадли RC — генератор мусбат тескари боғланишли икки каскадли RC — кучайтиргичдан иборатдир. Унда тескари боғланиш занжири вазифасини R ва C элементлардан ташкил топган Вин кўприги бажаради (2.21- расм). Унда фақат ω_0 частотада фаза силжишлари ҳосил бўлмайди ва узатиш коэффициенти энг катта қийматга эришади (2.22- расм). Хусусий ҳолда, агар $R_1 = R_2 = R$ ва $C_1 = C_2 = C$ бўлса, (2.47) ва (2.48) ифода-лар соддалашиб, қуйидаги кўринишга келади:

$$\omega_0 = \frac{1}{RC} \quad \text{ва} \quad \beta_0 = \frac{1}{3} \quad (6.15)$$

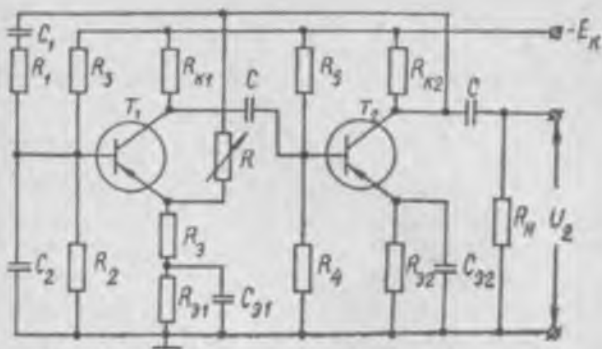


6.7- расм. Икки каскадли RC—генераторнинг таркибий схемаси.

Бу икки каскадли генераторда (6.7- расм) гармоник тебраниш-лаш ҳосил бўлиши учун унинг кучайтириш коэффициенти $K \geq 3$ бўлиши кераклигини кўрсатади. Лекин амалда $K = K_1 \cdot K_2$ бўлгани учун у ҳамма вақт учдан катта миқдордир.

Кучайтириш коэффициентини $K \geq 3$ тартибига келтириш учун системага қўшимча манфий тескари боғланиш занжири киритилади. У яна системадаги чизиқли бўлмаган бузилншларни ҳам камайтиради.

6.8- расмда манфий тескари боғланишли RC — генераторнинг принципиал схемаси кўрсатилган. Унда манфий тескари боғланиш R_s резистор ёрдамида жорий бўлади. Унинг чуқурлиги эса, ўзгарувчан R резистор билан бошқарилади. Манфий тескари боғланиш занжири фа-



6.8- расм. Икки каскадли RC—генератор.

қат β узатиш коэффицентига таъсир этади ва

$$\beta_{(-)} = \beta_0 - \frac{1}{K} \quad (6.16)$$

кўринишда аннқланади. Тебраниш частотаси эса, ўзгармайди ва (6.15) ифода билан характерланади.

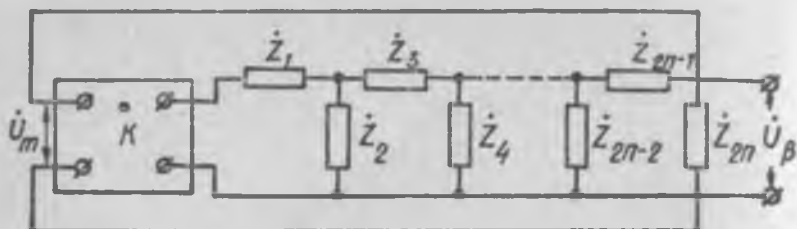
Демак схемага манфий тескари боғланиш занжири-нинг киритилиши генераторнинг амплитудалар шартининг бажарилишини яхшилайди, чунки K қанча катта бўлса, $\beta_{(-)} \rightarrow \beta_0$ бўлиб боради.

Схема элементларини танлаш билан икки каскадли RC — генераторда частотаси бир неча герцдан, то бир неча юз килогерцгача ўзгарадиган гармоник тебранишларни ҳосил қилиши мумкин. Частотанинг катталиги C_1 ва C_2 ёки R_1 ва R_2 элементларни бир вақтда ўзгартиш билан бажарилади. Унда частота ва амплитуданинг стабиллиги қониқарли бўлади.

Икки каскадли RC — генераторнинг асосий камчилиги схемасининг мураккаблгидир. Ундаги кучайтиргичнинг иккинчи каскади фақат фаза силжиши ҳосил қилиш учунгина хизмат қилади.

6.6. Бир каскадли RC — генератор

Бир каскадли RC — генератор мусбат тескари боғланишли RC — кучайтиргичдан иборатдир. Тескари боғланиш занжири RC — ячейкаларнинг занжирсимон кетма-кетлигидан ташкил топади.



6.9- расм. Бир каскадли RC—генераторнинг умумлашган схемаси.

6.9- расмда бир каскадли RC — генераторнинг умумлашган блок схемаси кўрсатилган. Унда тесқари боғланиш занжирининг RC — ячйекалари R ва C элементларни икки хил улашдан ҳосил қилинади:

1. $\dot{Z}_1 = R, \quad \dot{Z}_3 = R, \quad \dots, \quad \dot{Z}_{2n-1} = R_n$
 $\dot{Z}_2 = \frac{1}{j\omega C_1}, \quad \dot{Z}_4 = \frac{1}{j\omega C_2}, \quad \dots, \quad \dot{Z}_{2n} = \frac{1}{j\omega C_n}$
2. $\dot{Z}_1 = \frac{1}{j\omega C_1}, \quad \dot{Z}_3 = \frac{1}{j\omega C_2}, \quad \dots, \quad \dot{Z}_{2n-1} = \frac{1}{j\omega C_n}$
 $\dot{Z}_2 = R_1, \quad \dot{Z}_4 = R_2, \quad \dots, \quad \dot{Z}_{2n} = R_n$

I ҳолда RC — ячйекалар интегралловчи занжирларнинг, II ҳолда эса, дифференциалловчи занжирларнинг кетма-кет уланишини ташкил қилади.

Маълумки, ҳар бир RC — ячйека 0 дан $\frac{\pi}{2}$ гача фаза силжиши ҳосил қилади (2.19- расм). Шунинг учун фазалар шарти чекли частотада бажарилиши учун тесқари боғланиш занжири энг камида 3 та RC — ячйекадан ташкил топиши керак. Хусусий ҳолларни кўрайлик.

а. Уч звеноли дифференциалловчи занжирли фильтр

Бундай занжирнинг схемаси 6.10 а- расмда кўрсатилган. Унинг частотавий ва фазавий характеристикасини аниқлайлик. Бунинг учун унинг комплекс узатиш коэффицентини топиш керак.

Қирхгоф тенгламаларини ёзайлик:

$$\left. \begin{aligned} \dot{I} &= \dot{I}_1 + \dot{I}_2 & \dot{I}_1 R_1 &= \dot{I}_2 \frac{1}{j\omega C_2} + R_2 \dot{I}_3 \\ \dot{I}_2 &= \dot{I}_3 + \dot{I}_4 & \dot{I}_3 R_3 &= \dot{I}_4 \left(\frac{5}{j\omega C_2} + R_3 \right) \\ \dot{U}_{m1} &= \dot{I} \frac{1}{j\omega C_1} + \dot{I}_1 R_1 & \dot{U}_{m2} &= \dot{I}_4 \cdot R_3 \end{aligned} \right\} \quad (6.17)$$

(6.17) системадаги тоқларнинг ифодаларини йўқотиб соддалаштирсак, қуйидаги тенглик ҳосил бўлади:

$$\beta = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = \frac{1}{\left[\frac{1}{\omega^2 C_2 R_3^2 C_3} + \frac{1}{\omega^2 C_1 C_2 R_3^2} + \frac{R_3}{\omega^2 C_1 C_2 R_1 R_3^2} + \frac{1}{\omega^2 C_1 C_2 R_1 R_3} + \frac{1}{\omega^2 C_1 C_2 R_1 R_3} \right] + j \left[-\frac{1}{\omega^2 C_1 C_2 R_1 R_3^2} + \frac{R_2}{\omega C_3 R_3^2} + \frac{1}{\omega C_2 R_2} + \frac{1}{\omega C_1 R_2} + \frac{1}{\omega C_1 R_1} + \frac{1}{\omega C_2 R_3} + \frac{1}{\omega C_1 R_3} \right]} \quad (6.18a)$$

(6.18 а) ифода маҳражининг ҳақиқий қисминини «а», мавҳум қисминини «в» деб белгиласак, у қуйидаги содда кўринишга келади:

$$\beta = \frac{1}{a + jb} \quad (6.686)$$

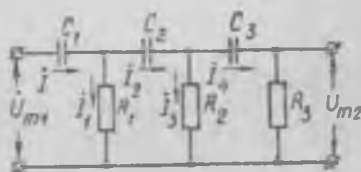
Унинг модули

$$\beta = \frac{1}{\sqrt{a^2 + b^2}} \quad (6.19)$$

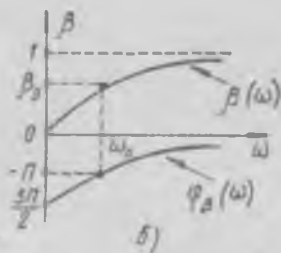
тескари боғланиш занжирининг частотавий хараakterистикасини, аргументи

$$\varphi_\beta = \arctg \frac{b}{a} \quad (6.20)$$

эса, фазавий хараakterистикасини ифодалайди. Улар 6.10 б-расмда кўр-

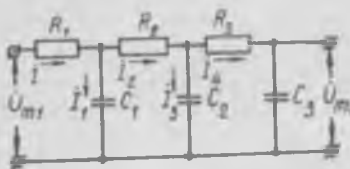


а)

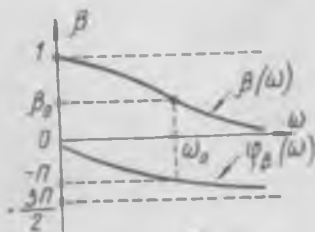


б)

6.10- расм. Уч звеноли дифференциалловчи занжир (а) ва унинг частотавий ва фазавий хараakterистикаси. (б).



а)



б)

6.11-расм. Уч звеноли интегралловчи занжирли RC — фильтр (а) ва унинг частотавий ва фазавий характеристикаси (б).

фильтр (6.11 а-расм). Агар $C_1 = C_2 = C_3 = C$ ва $R_1 = R_2 = R_3 = R$ ҳолда Кирхгоф тенгламаларини ёзиб соддалаштириш ўтказилса, филтърнинг узатиш коэффициентини учун қуйидаги ифода ҳосил бўлади:

$$\beta = \frac{\dot{U}_{m2}}{\dot{U}_{m1}} = \frac{1}{(1 - 5\omega^2 C^2 R^2) + j(6\omega RC - \omega^3 R^2 C^3)} \quad (6.22)$$

Унинг модули

$$\beta = \frac{1}{\sqrt{(1 - 5\omega^2 C^2 R^2)^2 + (6\omega RC - \omega^3 R^2 C^3)^2}} \quad (6.23)$$

занжирнинг частотавий характеристикасини, аргументи

$$\varphi_\beta = -\arctg \frac{6\omega RC - \omega^3 R^2 C^3}{1 - 5\omega^2 C^2 R^2} \quad (6.24)$$

эса, фазавий характеристикасини ифодалайди (6.11 б-расм) (6.23) ва (6.24) ифодалар генерация шартлари

$$\omega_0 = \frac{\sqrt{6}}{RC} \quad (6.25)$$

сатилган. Ундан фақат ω_0 частотада $\beta=0$ бўлиб, фаза силжишлари π га тенг экани кўринади. Шунинг учун генераторда шундай ω_0 частотали тебранишлар ҳосил бўлади. Хусусий ҳолда, агар $R_1 = R_2 = R_3 = R$ ва $C_1 = C_2 = C_3 = C$ бўлса, бу частота

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{6}RC} \quad (6.21)$$

бўлади. Бу ҳолда амплитудалар шарти бажарилиши учун $\beta_0 = \frac{1}{29}$,

яъни кучайтириш коэффициенти $K > 29$ бўлиши керак.

б. Уч звеноли интегралловчи занжирли

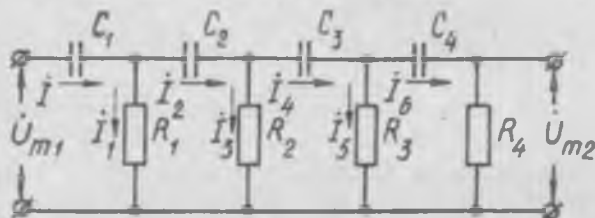
частотада бажарилишини ва бунда $K \geq 29$ бўлиши кераклигини кўрсатади.

Демак, частота филтри уч звеноли бўлган RC — генераторда кучайтиргичнинг кучайтириш коэффициенти RC — ячейкаларнинг тузилишига боғлиқ бўлмас экан. Филтри интегралловчи RC — занжирдан тузилган генераторнинг генерация частотаси, филтри дифференциалловчи RC — занжирли генераторникидан катта бўлади.

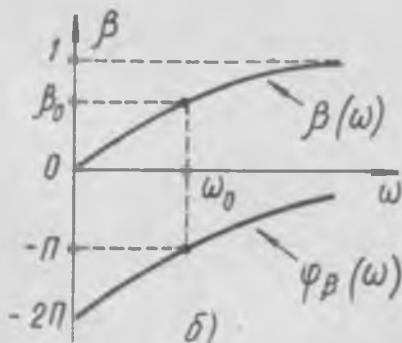
в. Тўрт звеноли дифференциалловчи занжирли RC — фильтр (6.12а,— расм)

Бу ҳолда занжирнинг комплекс узатиш коэффициенти қуйидагича ифодаланади:

$$\dot{\beta} = \frac{1}{\left(1 + \frac{1}{\omega^2 C^2 R^4} - \frac{15}{\omega^4 C^2 R^2}\right) + j \left(\frac{7}{\omega^2 C^2 R^2} - \frac{10}{\omega RC}\right)} \quad (6.26)$$



а)



б)

6.12-расм. Тўрт звеноли дифференциалловчи занжирли фильтр (а) ва унинг частотавий ва фазавий характери-
стикаси (б).

Ундан занжирнинг частотавий характеристикаси

$$\beta = \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{1}{\omega^2 C^2 R^4} - \frac{15}{\omega^2 C^2 R^2}\right)^2 + \left(\frac{7}{\omega^2 C^2 R^2} - \frac{10}{\omega RC}\right)^2}}, \quad (6.27)$$

фазавий характеристика эса,

$$\varphi_\beta = -\arctg \left[\frac{\frac{7}{\omega^2 C^2 R^2} - \frac{10}{\omega RC}}{1 + \frac{1}{\omega^2 C^2 R^4} - \frac{15}{\omega^2 C^2 R^2}} \right] \quad (6.28)$$

кўринишда ифодаланишини аниқланади. Уларнинг графиклари 6.12 б- расмда кўрсатилган.

(6.27) ва (6.28) ифодалардан генераторнинг генерация частотаси

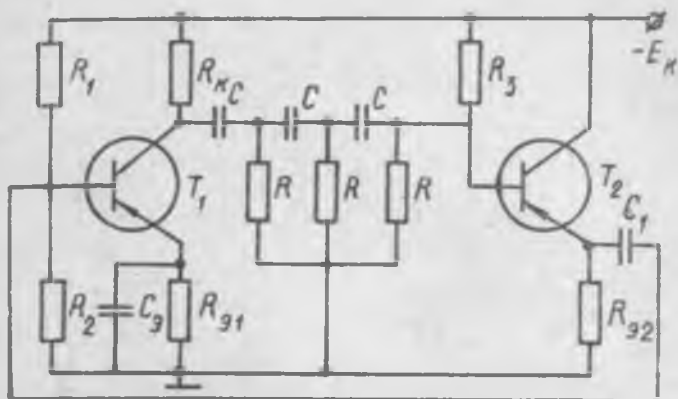
$$\omega_0 = \sqrt{\frac{7}{10}} \cdot \frac{1}{RC} \quad (6.29)$$

бўлишини ва унда $\beta_0 = \frac{1}{18,4}$, яъни $K > 18,4$ эканини аниқлаш мумкин.

Шундай қилиб, юқорида келтирилган мисоллардаги каби ҳисоблаш йўли билан RC — ячейкаларнинг сони ихтиёрый бўлган тескари боғланиш занжири учун ω_0 генерация частотасини ва унинг β_0 узатиш коэффициентини аниқлаш мумкин. Шундай ҳисоблаш натижаси 6.1-жадвалда кўрсатилган. Ундан генерация частотасининг катталиги тескари боғланиш занжирига боғлиқлигини кўриш мумкин. RC — ячейкалар сонининг ортиши билан кучайтириш коэффициенти 29 дан кичрая бошлайди. Генерация частотаси эса, кичик частоталар соҳаси томон сурилади.

6.1-жадвал

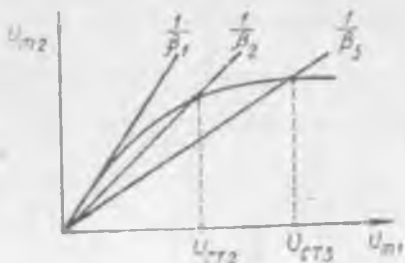
RC ячейкалар	K	пропорц. коэффициенти	
		инт.—занжир	диф.—занжир
3	29	2,45	0,041
4	18,4	1,2	0,84
5	14,3	0,71	1,41
6	13,7	0,51	1,96
7	13,2	0,37	2,7
8	12,8	0,28	3,6



6.13- расм. Бир каскадли RC — генераторнинг принципиал схемаси.

Шуни айтиш керакки, бир каскадли RC — генераторларнинг генерация частотаси юқори частоталар томондан чегараланган бўлади. (6.21), (6.25) ва (6.28) ифодалар генерация частотасини орттириш учун тескари боғланиш занжирининг R ёки C элементларининг катталигини кичрайтириш лозимлигини кўрсатади. Лекин уларни жуда кичик қилиб танлаш мумкин эмас. Унда C конденсаторнинг сифми схеманинг зарарли сифмларининг катталиги орқали чегараланса, R резистор қаршилигининг кичрайиши занжир узатиш коэффициентининг кичрайишига олиб келади. Бундан ташқари, R кичрайитрилса, унинг кучайтиргич нагрузкасини шунтлаш таъсири ортади ва кучайтириш коэффициенти кичраяди.

Биполяр транзисторли RC — генераторнинг кучайтиргичи ўзининг лампавий ва униполяр транзисторли схемаларидан фарқли, кичик кириш ва чиқиш қаршилигига эга. Шунинг учун у тескари боғланиш занжирининг чиқишини кучли шунтлайди. Натижада генератор ишламай қолиши мумкин. Ундан қутулиш учун тескари боғланиш занжирининг чиқиш қаршилиги билан кучайтиргичнинг кириш қаршилигини бир — бирига сошлаш керак. Бунинг учун генераторнинг схемасига қўшимча эмиттер қайтаргичи киритилади. 6.13- расмда шундай генераторнинг принципиал схемаси кўрсатилган. Унда эмиттер қайтаргичи T_2 транзисторда йиғилган. R_1 , R_2



6.14- расм. Тебранишнинг стационар амплитудаси.

ва R_3 резисторлар транзисторларнинг ўзгармас ток бўйича иш режимини $R_{э1}$ ва $R_{э2}$ резисторлар эса, бошланғич ишчи нуқтанинг стабиллигини таъминлайди.

РС — генераторда кучайтириш каскади чизикли режимда ишлайди. Шунинг учун тебранишларнинг ста-

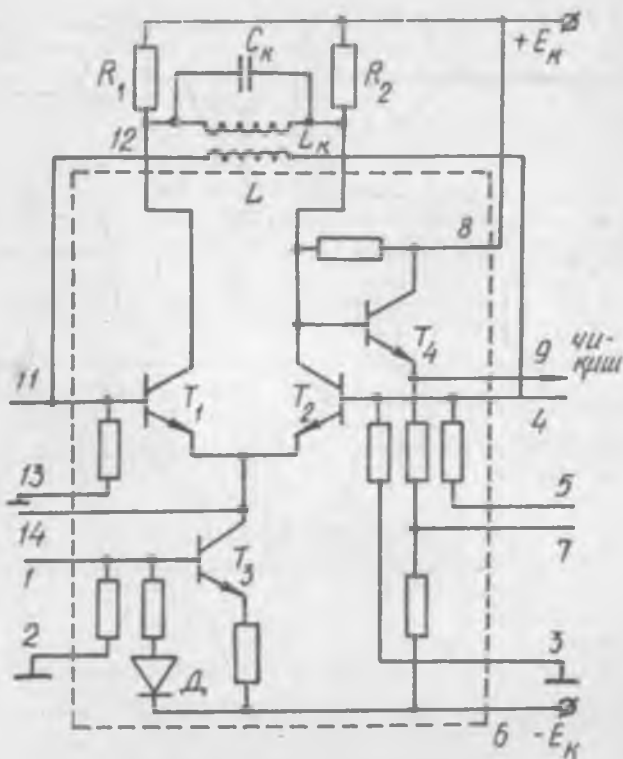
ционар амплитудасини унинг амплитудавий характеристикасидан аниқлаш мумкин. У 6.14- расмда тасвирланган характеристиканинг $K\beta = 1$ нуқтасига, яъни тескари боғланиш тўғри чизигининг амплитудавий характеристика билан кесилиш нуқтасига мос келади. Бу нуқтага тўғри келадиган амплитуда ҳамма вақт турғун бўлади.

6.7. ИМС да тузилган гармоник тебраниш генераторлари

ИМСда тузилган гармоник тебраниш генератори мусбат тескари боғланишли микросхемада йиғилган кучайтиргичдан иборатдир. Шунинг учун LC ва RC — генераторни яшаш кучайтиргич микросхемасини танлаш ва унга ташқи тескари боғланиш занжири (L ёки RC — филтрлар) ни бириктиришдан иборат бўлади. Бунда (6.1) генерация шартлари, уларнинг мос схемада бажарилиш усуллари ва бошқа барча хусусиятлар сақланиб қолади.

Одатда кучайтиргич сифатида турли сериядаги қиссий (чизикли) ИМС ишлатилади. Унда асос кучайтиргич бўлиб ДК хизмат қилади.

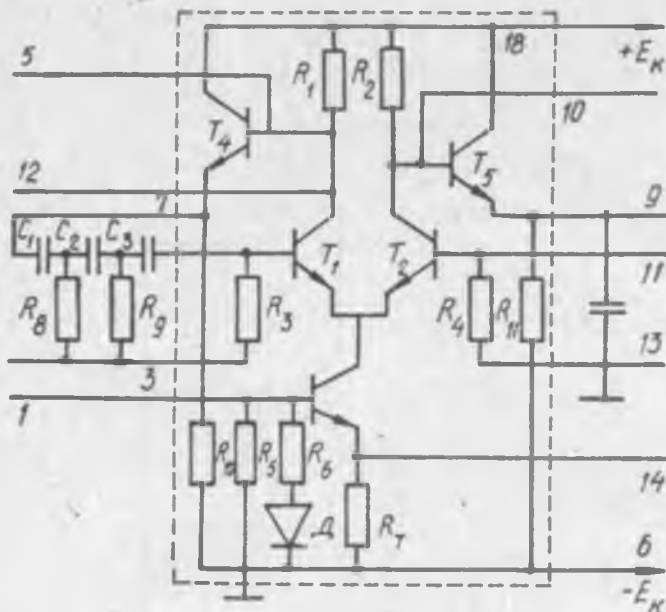
6.15- расмда трансформатор боғланишли LC — генераторнинг схемаси кўрсатилган. Унда тебраниш контури ($L_k C_k$) T_1 ва T_2 транзисторларнинг коллекторига (10, 12 учлар), тескари боғланиш занжири — L индуктивлик ғалтаги эса, шу транзисторларнинг базаларига (4, 11 учлар) уланган. Агар чиқиш кучланиши T_1 ва T_2 транзисторларнинг коллекторларидан олинса (симметрик чиқиш), тебранишлар бир-бирга қарама-қарши фазада ўзгаради ва иккита сигнал олиш мумкин бўлади.



6.15- расм. KPI98VH1A микросхемада тузилган
LC — генератор.

Кўрилатган схемада битта чиқиш (носимметрик) кўрсатилган. У T_4 транзисторда йиғилган эмиттер қайтаргичнинг чиқишидир (9-уч). Эмиттер қайтаргичи ташқи нагрузка резисторининг генераторга таъсирини сусайтириш ва чиқиш қаршилигини кичрайтириш учун хизмат қилади. Схемадаги T_3 транзистор динамик нагрузка, D диод эса, термостабиллаш учун киритилган.

ИМС да йиғилган бир каскадли RC — генераторнинг эквиваленти 6.16-расмда кўрсатилган. Унда частота танловчи RC — филътр 3 та кетма-кет уланган дифференциалловчи занжирдан ташкил топган бўлиб, T_1 транзисторнинг коллектор — база ораллиғига T_4 транзисторда йиғилган эмиттер қайтаргичи орқали уланган. Бу тескари боғланиш занжири кириш қаршилигининг T_1 транзисторнинг коллектор нагрузкасига бўлган таъсирини



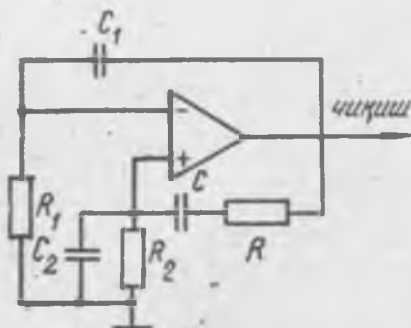
6.16- расм. КР198УТ1А микросхемада тузилган RC — генератор.

йўқотади ва генерация шартининг яхши бажарилишини таъминлайди. RC — занжирнинг учинчи резистори R_3 микросхема элементини ташкил қилади.

Чиқиш кучланиши T_2 транзисторнинг коллектори орқали олинади (10—уч). Унда ташқи нагрузка резистор

ри билан генераторни созлаш учун T_5 транзисторда йиғилган эмиттер қайтаргичи хизмат қилади. Шунинг учун схемада чиқиш кучланиши унинг эмиттери орқали (9—уч) олинган. T_3 транзистор ва Д диод LC — генератор схемасида қўрилган вазифани бажаради.

Демак, қўрилган



6.17- расм. Операцион кучайтиргичда тузилган RC — генератор.

схеманинг негизини T_1 транзисторда йнғилган кучайтиргич ташкил қилар экан. Шунинг учун схема бир каскад-ли генераторнинг эквивалентидир.

6.17-расмда операцион кучайтиргичда тузилган икки каскад-ли RC — генераторнинг эквивалент-и кўрсатилган. Унда RC — занжир манфий тескари боғланиш занжири бўлиб ҳисобланади. Схемадаги жараёнлар икки каскад-ли RC — генератор (6.8-расм) даги каби бўлади.

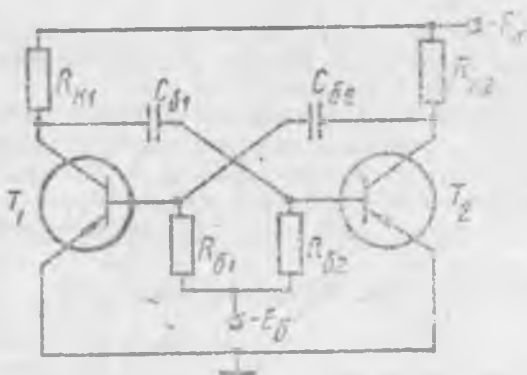
6.8. Мультивибратор

Импульс қурилмаларида гармоник бўлмаган тебраниш генераторларни кўп ишлатилади. Уларнинг тебранишлари *релаксацион тебранишлар* деб аталади. Релаксацион генераторлар гармоник тебраниш генераторлари каби ўзгармас ток манбаи энергиясини махсус шаклдаги (туғри тўртбурчак, учбурчак, аррасимон ва бошқалар) ўзгарувчан ток энергиясига айлантириб беради. Ана шундай релаксацион генераторлардан бири — мультивибратор бўлиб, у шакли туғри тўртбурчакка яқин тебранишлар манбаидир. Тузилиши жиҳатдан у кучли мусбат тескари боғланишли икки каскад-ли резисторларда тузилган кучайтиргичдир.

Мультивибраторнинг уч хил асосий иш режими мавжуд: автоматик тебраниш, синхронизация ва кутиб туриш режимлари.

Автоматик тебраниш режимида мультивибратор ўз-ўзидан уйғонадиган генератор каби ишлайди, яъни тебраниш системанинг ички жараёнлари ҳисобига ҳосил бўлади. Шунинг учун импульсларнинг давом этиш вақти, такрорланиш частотаси ва бошқалар қурилманинг параметрларига боғлиқ бўлади. Уларни схемадаги элементларнинг катталигини ўзгартиш ҳисобига маълум чегаравий қийматлар орасида ўзгартиш мумкин.

Мультивибратор синхронизация режимида ҳам ўз-ўзидан уйғонувчи генератор сингари ишлайди. Лекин ишлаб чиқариладиган тебранишларнинг такрорланиш частотаси ташқаридан таъсир этадиган синхронловчи (бир хилловчи) импульснинг частотаси билан бошқарилади. Умумий ҳолда синхронловчи импульснинг частотаси мультивибратор ишлаб чиқарадиган тебранишнинг частотасидан кичик бўлади. Лекин схема элементларини танлаш йўли билан уларни тенг қилиб олиш мумкин.



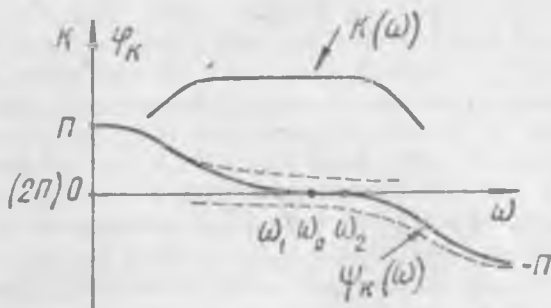
6.18- расм. Мульти vibratorнинг принципиал схемаси.

Мульти vibrator кутиб туриш режимида ташқи туртки таъсирида ишловчи генератор ҳисобланади. Шунинг учун у ҳар сафар ташқи махсус импульс таъсир этгандан кейин ишлайди.

Мульти vibratorнинг автоматик тебраниш режими билан танишайлик. Бу ҳол учун унинг принципиал схемаси 6.18- расмда кўрсатилган. У мусбат тескари боғланишли икки каскадли RC — кучайтиргич бўлиб, биринчи каскаднинг чиқиши иккинчи каскаднинг киришига, иккинчи кучайтириш каскаднинг чиқиши эса, биринчисининг киришига тўлиқ уланган. Шунинг учун тескари боғланиш занжирининг узатиш коэффициенти $\beta = 1$.

Барча ўз-ўзидан уйғонувчи генераторлардаги каби мульти vibrator учун ҳам (6.1) генерация шартлари бажарилиши керак. Бунда $\beta = 1$ бўлгани учун амплитудалар шarti $K = K_1 \cdot K_2$ кўринишда ифодаланади ва кичик сигналлар учун у бирдан етарлича катта бўлади. Фазалар шarti эса, кучайтиргичнинг фазавий характеристикаси билан белгиланади. Мульти vibratorда махсус частота танловчи занжирнинг йўқлиги кучайтиргичнинг реактив элементларидаги $\Psi_k(\omega)$ фаза силжишларининг таъсирини орттиради ва у тебранишнинг гармоник бўлмаслигини таъминлайди.

6.19- расмда икки каскадли RC — кучайтиргичнинг частотавий ва фазавий характеристикаси кўрсатилган. Унда ω_0 частота ҳосил бўладиган тебраниш ташкил этувчиларининг асосий частотасини, $\Psi_c(\omega) = 0$ га тўғри



6.19- расм. Икки каскадли кучайтиргичнинг частотавий ва фазавий характеристикаси.

келган частоталар оралиғи эса, ҳосил бўладиган тебранишнинг спектрини ифодалайди. Унинг қуйи частота чегараси (ω_1) τ_n ўтиш занжирининг вақт доимийсига, юқори чегараси (ω_2) эса, τ_b нагрузка занжирининг вақт доимийсига боғлиқ бўлади ((5.11) ифодага қаранг).

Агар $\tau_n = C_0 R_0$ катталашса ва $\tau_b = C_0 R_k$ кичрайса, фаза силжишлари ($\psi_k = \psi_{k1} + \psi_{k2}$) кичрайиб, фазалар шарти купроқ частоталар учун бажарилади ва тебранишлар спектри кенгайди ва аксинча. Шунинг учун мультивибратор учун фазалар шартини қуйидагича ёзиш мумкин:

$$\frac{1}{\tau_b} \gg \omega \gg \frac{1}{\tau_n} \quad \text{ёки} \quad \tau_n \gg \tau_b \quad (6.30)$$

Генерация шартлари бажарилганда мультивибраторда қандай қилиб тебраниш ҳосил бўлишини кўрайлик. Уни узлукли ҳолда аниқлаш қулай. Айтайлик, схемадаги мос элементларнинг катталиклари ўзаро тенг бўлсин. Бундай схемани *симметрик мультивибратор* дейилади. (Акс ҳолда у носимметрик бўлади). Агар транзисторлар тўлиқ очиқ (тўйинган) бўлиб, мос электродларидаги потенциаллари тенг ва C_{01} ва C_{02} конденсаторлар бир хил потенциаллар айирмасигача зарядланган бўлса, система мувозанатда бўлиши керак. Лекин бу мувозанат ҳолат турғун бўлмайди ва система узоқ муддат бу ҳолатда туrolмайдн. Чунки схеманинг мос тармоқларидан ўтадиган тоқлар ўртача қийматларига нисбатан флюктуацияларга учраб туради.

Фараз қилайлик, бирор вақт моментда T_1 транзистордан ўтадиган тоқ бироз ортсин (ΔI_{k1}). Унда R_k ,

резистордаги потенциал тушуви ортиб, коллектор кучланишининг манфийлиги камаяди, яъни коллектор потенциални $\Delta U_{к1}$ миқдорга ортади. C_{62} конденсатор ўз потенциалини оний вақт ичида ўзгарта олмагани учун бу ўзгариш T_2 транзисторнинг базасига тўлиқ узатилади ва T_2 транзисторнинг база кучланиши ҳам ортади. Натижада T_2 транзисторнинг коллектор токи $\Delta I_{к2}$ миқдорга камаяди. Бу $R_{к2}$ резистордаги потенциал тушувининг камайишига, коллектордаги манфий кучланишининг ортишига, яъни коллектор потенциалининг камайишига олиб келади. C_{61} конденсаторнинг потенциали оний вақт ичида ўзгармагани учун бу ўзгариш T_1 транзисторнинг базасига тўлиқ узатилади ва база кучланиши камаяди. Натижада у коллектор токининг янада ортишига сабабчи бўлади. Бу жараён ривожланиш хусусиятга эга бўлади. Уни *сакраш ёки кўчки жараён* деб аталади.

Умуман кўчки жараёни натижасида T_2 транзисторнинг коллектор кучланиши $U_{к2} \simeq 0$ қийматдан $-E_k$ қийматгача ўзгаради. Бунда T_1 транзисторнинг база кучланиши ҳам шу қийматларда $U_{61} = 0$ дан $U_{61} = -E_6$ гача, коллектор кучланиши эса, аксинча, $U_{к1} \simeq -E_k$ дан $U_{к1} \simeq 0$ гача ўзгаради. T_2 транзисторнинг база кучланиши эса, $U_{62} \simeq 0$ дан $U_{62} \simeq +E_6$ гача ўзгаради. Шунинг учун тескари боғланиш халқаси узилади, чунки T_2 транзистор тўлиқ ёпилиб, T_1 транзистор очиқ ҳолатга ўтади. Шунда система мувозанат ҳолатга ўтади. Лекин у турғун эмас. Унинг бу ҳолатда қанча вақт туриши C_{61} ва C_{62} конденсаторларнинг бошланғич энергияси билан белгиланади.

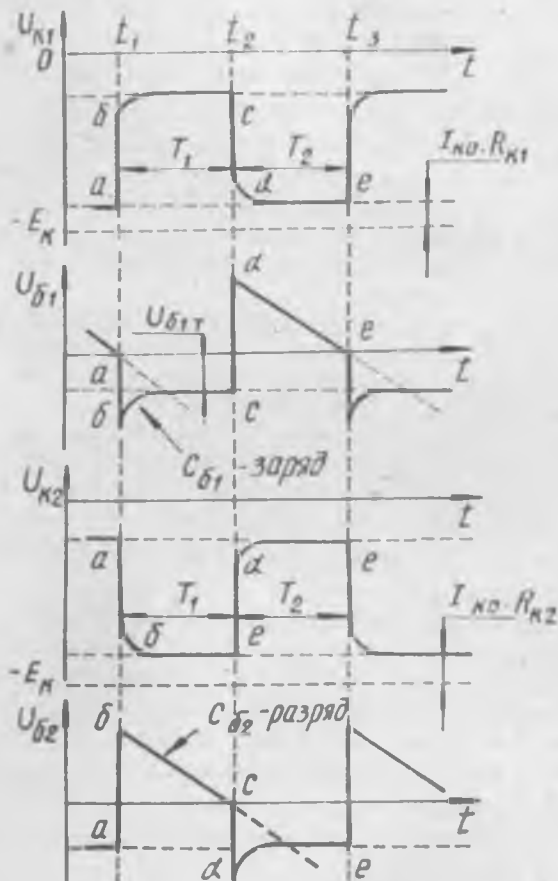
Схемадаги кўчки жараёни узилгач, $U_{с2} > U_{к1}$ ва $U_{с1} < U_{к2}$ бўлиб қолади. Бу C_{62} конденсаторнинг зарядланишига, C_{61} конденсаторнинг эса, қўшимча зарядсизланишига олиб келади. Бу жараёнлар нисбатан секинлик билан давом этади ва импульснинг шаклланишини таъминлайди.

C_{61} конденсатор «коллектор манбаи $-E_k - R_{к2} - C_{61} - T_1$ транзисторнинг эмиттер — база ўтиши» дан тузилган занжир орқали зарядланади. Унинг вақт доимийси $\tau_{зар.} \simeq C_{61} R_{к2}$ бўлади. Бунда зарядланиш экспоненциал қонун бўйича боргани учун T_2 транзисторнинг кучланиши $U_{к2} = -E_k + I_{зар.} \cdot R_{к2}$ ҳам шу қонун бўйича ўзгаради ва $t \simeq 3C_{61} \cdot R_{к2}$ вақт ичида $U_{к2} = -E_k$ қийматга эришади.

$C_{\delta 1}$ конденсаторнинг зарядланиш давомнда $C_{\delta 2}$ конденсатор « $R_{\delta 2} - E_{\delta} - T_1$ транзистор» дан ҳосил бўлган занжир орқали зарядсизланади. Унинг вақт доимий $\tau_{\text{разр.}} \approx C_{\delta 2} \cdot R_{\delta 2}$ бўлиб, зарядсизланиш токи

$$I_{\text{разр.}} = \frac{E_{\delta} + E_{\delta}}{R_{\delta 2}} \cdot e^{-\frac{t}{\tau_{\text{разр.}}}}$$

ифода билан аниқланади. (Бу вақтда T_2 транзистор ёпиқ ҳолатда туради). Бу жараёнинг давом этиши зарядсизланиш занжирининг вақт доимийсига боғлиқ бўлади. T_2 транзистор-



6.20- расм. Мултивибраторда коллектор ва база кучланишларининг оний қийматлари.

нинг база кучланиши $U_{\text{б}2} = -E_{\text{б}} + I_{\text{разр}} \cdot R_{\text{б}2}$ қийматдан ол-
га етгач, у очилади. Шундан кейин схемада яна сакраш
ҳосил бўлади. У T_1 транзисторнинг ёпилишига, T_2 транзис-
торнинг эса, тўла очилишига олиб келади. Бунда $R_{\text{б}1}$ резис-
тор $E_{\text{б}} + U_{\text{с}2} = E_{\text{б}} + E_{\text{к}}$ кучланиш остида бўлгани учун T_2
транзисторнинг коллектор кучланиши $E_{\text{к}} - I_{\text{к}02} \cdot R_{\text{к}2}$ қиймат-
дан $U_{\text{к}2} \approx 0$ қийматгача камаяди. Коллектор токи эса, $I_{\text{к}0}$
қийматдан $I_{\text{к}1} = \frac{E_{\text{к}}}{R_{\text{к}2}} + \frac{E_{\text{к}} + E_{\text{б}}}{R_{\text{б}1}}$ қийматгача ортади. На-

тижада мультивибратор иккинчи мувозанат ҳолатига ўтади.
Лекин у ҳам тургун бўлмайди. $C_{\text{б}2}$ конденсатор « $E_{\text{к}}$ манба—
— $R_{\text{к}2}$ — $C_{\text{б}2}$ — T_1 транзисторнинг эмиттер—база ўтиши» дан
тузилган занжир орқали зарядсизлана бошлайди ($C_{\text{б}1}$ кон-
денсатор эса, зарядланади). Бу жараён T_1 транзисторнинг
база кучланиши $U_{\text{б}1} = -E_{\text{б}} + I_{\text{разр}} \cdot R_{\text{б}1}$ қийматдан ол-
га тенг бўлгунча давом этади. Шундан кейин схемада яна сак-
раш ҳосил бўлади ва T_1 транзистор очик, T_2 транзистор —
ёпиқ ҳолат (яъни бошланғич ҳолат) ҳосил бўлади. Бу жа-
раён такрорланаверади.

Мультивибратор схемасидаги коллектор ва база кучла-
нишлари оний қийматларининг вақт бўйича ўзгариш график-
лари 6.20-расмда кўрсатилган. Ундаги «аб» қисм T_1 тран-
зисторнинг очик, T_2 транзисторнинг ёпиқ ҳолатини ифода-
ласа, «сд» қисмда T_2 очик, T_1 ёпиқ бўлади. «бс» ва «де»
қисмлар инсбатан секинлик билан борадиган конденсаторлар-
нинг зарядланиш ва зарядсизланиш жараёнларини ифодалай-
ди. Агар «бс» қисмда $C_{\text{б}1}$ конденсатор зарядланиб, $C_{\text{б}2}$ кон-
денсатор зарядсизланса, «де» қисмда — $C_{\text{б}1}$ зарядсизланиб,
 $C_{\text{б}2}$ — зарядланади.

Конденсаторларнинг зарядланиш вақти уларнинг заряд-
сизланиш вақтидан ҳамма вақт қисқа бўлади. Чунки схема
учун $R_{\text{б}} \gg R_{\text{к}}$ тенгсизлик ўринли. Шунга кўра, зарядсизла-
ниш жараёни импульсларининг давом этиш вақтини ифодалов-
чи асосий катталик ҳисобланади. Зарядсизланаётган конде-
сатор ($C_{\text{б}1}$ ва $C_{\text{б}2}$) ўз потенциалини $E_{\text{к}} - I_{\text{к}0} \cdot R_{\text{к}}$ қийматдан
 $E_{\text{б}} + R_{\text{б}} \cdot I_{\text{к}0}$ қийматгача экспоненциал қонун бўйича ўзгар-
тади. Шунинг учун $C_{\text{б}2}$ конденсатор кучланишини қуйидаги-
ча ёзиш мумкин:

$$U_{\text{с}2} = -E_{\text{б}} - I_{\text{к}02} \cdot R_{\text{б}2} + (E_{\text{к}} - I_{\text{к}01} \cdot R_{\text{к}1} + E_{\text{б}} +$$

$$+ I_{\text{к02}} \cdot R_{\text{62}} - U_{\text{62T}}) \cdot e^{-\frac{t}{C_{\text{62}} + R_{\text{62}}}} \quad (6.31)$$

Агар зарядсизланиш $t = 0$ вақтда бошланиб, $t = T_1$ вақт-
гача давом этса ва бунда $U_{\text{с2}} = U_{\text{62}} = 0$ га эришилса, (6.31)
ифодадан T_1 вақтини аниқлаш мумкин:

$$T_1 = C_{\text{62}} R_{\text{62}} \ln \frac{E_{\text{к}} - I_{\text{к01}} \cdot R_{\text{к1}} + E_{\text{6}} + I_{\text{к02}} \cdot R_{\text{62}} - U_{\text{62T}}}{E_{\text{6}} + I_{\text{к02}} \cdot R_{\text{62}}} \quad (6.32\text{a})$$

Худди шу йўл билан C_{61} конденсаторнинг зарядсизланиш
ифодасини билган ҳолда

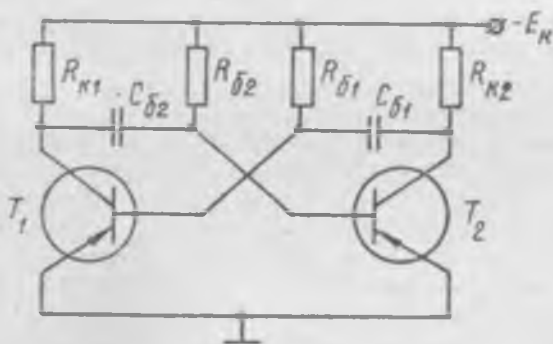
$$T_2 = C_{\text{61}} R_{\text{61}} \ln \frac{E_{\text{к}} - I_{\text{к02}} \cdot R_{\text{к2}} + E_{\text{6}} + I_{\text{к01}} \cdot R_{\text{61}} - U_{\text{61T}}}{E_{\text{6}} + I_{\text{к01}} \cdot R_{\text{61}}} \quad (6.32\text{б})$$

эканини аниқлаш мумкин.

(6.32 а) ва (6.32 б) ифодаларга асосан мультивибратор-
даги тес-ранишларнинг такрорланиш даври

$$T = T_1 + T_2 \quad (6.33)$$

булади.



6.21- расм. Базаи коллектор занжирига уланган
мультивибратор.

Одатда базага силжитиш кучланиши берадиган E_6 ман-
бадан қутулиш учун транзисторларнинг базалари коллектор
манбаи занжирига уланади (6.21- расм), яъни $E_6 = E_{\text{к}}$ қилиб
олинади. Бунда $R_{\text{к}} \ll R_6$ ва $U_{\text{6T}} \ll E_{\text{к}}$ эканини ҳисобга ол-
сак, (6.32 а) ва (6.32 б) ёрдамида тўла ёзилган (6.33) ифо-
да соддаланиб, қуйидаги кўринишга келади:

$$T = C_{62} R_{62} \ln \frac{2E_k + I_{k02} \cdot R_{62}}{E_k + I_{k02} \cdot R_{62}} + C_{61} R_{61} \ln \frac{2E_k + I_{k01} \cdot R_{61}}{E_k + I_{k01} \cdot R_{61}} =$$

$$= C_{61} R_{61} \ln \frac{2 + \theta_1}{1 + \theta_1} + C_{62} R_{62} \ln \frac{2 + \theta_2}{1 + \theta_2} \quad (6.34)$$

Бунда $\theta_1 = \frac{I_{k01} \cdot R_{61}}{E_k}$, $\theta_2 = \frac{I_{k02} \cdot R_{62}}{E_k}$ — *иссиқлик токи фактори* деб аталади ва коллекторнинг I_{k0} сокинлик (иссиқлик) токи билан базанинг I_{6T} тўйиниш токи орасидаги муносабатни ифодалайди.

Агар транзисторнинг иссиқлик токи ҳисобга олинмаса ($\theta = 0$), (6.34) ифода жуда содда кўринишга эга бўлади:

$$T = C_{61} R_{61} \ln 2 + C_{62} R_{62} \ln 2 \simeq 0,7(C_{61} R_{61} + C_{62} R_{62}) \quad (6.35a)$$

Симметрик мультивибратор учун (6.35 а) ифода янада соддалашади:

$$T = 2C_6 R_6 \ln 2 \simeq 1,4 C_6 R_6 \quad (6.35b)$$

Юқорида келтирилган схемадаги транзисторларнинг иш режими уларнинг *тўйиниш режими* деб аталади. Бу режимда мультивибратор деярли тўғри тўртбурчак шаклдаги импульсларни ишлаб чиқаради. Унинг амплитудаси ва давом этиш вақти R_k резисторга кам боғлиқ бўлади.

Мультивибратор схемасидаги транзисторлар актив (кучайтириш) режимда ҳам ишлайди. Бу режимда тўйинган транзисторнинг базасидаги ортиқча ток ташувчиларнинг сўрилиш жараёнининг импульс фронти давом этиш вақтига бўлган салбий таъсири кузатилмайдди. Лекин импульснинг тепа қисми ясси бўлмайди. Чунки унга C_{61} ва C_{62} конденсаторлар кучланишининг ўзгариши таъсир этади. T_1 транзисторнинг тўйиниш шартин I мувозанат ҳолат учун қуйидагича ифодаланади:

$$I_{k1} \leq \beta_1 I_{61} \quad (6.36)$$

Унда β_1 — умумий эмиттерли уланиш схемасида транзисторнинг ток бўйича кучайтириш коэффициентини. Бу шарт C_{62} конденсаторнинг — E_k қийматгача зарядланишидаги мувозанат ҳолат учунгина эмас, балки кўчки жараёни учун ҳам бажарилади.

Агар коллекторнинг I_{k01} сокинлик токи ҳисобига олинмаса ($I_{k01} R_{k1} \ll E_k$), схемадаги мувозанат ҳолат алмашишини

коллектор токи $I_{K_1} = \frac{E_K}{R_{K_1}} + \frac{E_K + E_6}{R_{62}}$, базанинг тўйиниш токи эса, $I_{62T} \simeq \frac{E_6}{R_{K_1}}$ бўлади. Уларни (6.36) ифодага қўйиб,

T_1 транзисторнинг тўйиниш шarti қўйидагича ифодаланади:

$$\beta_1 \frac{E_6}{R_{61}} > \frac{E_K}{R_{K_1}} + \frac{E_K + E_6}{R_{62}} \quad (6.37a)$$

Бунда $\frac{E_K + E_6}{R_{62}} - C_{62}$ конденсаторнинг зарядсизланишидаги токнинг максимал қиймати.

Мос равишда, T_2 транзисторнинг тўйиниш шarti қўйидагича бўлади:

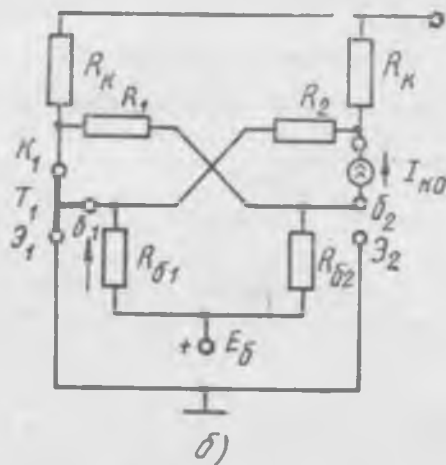
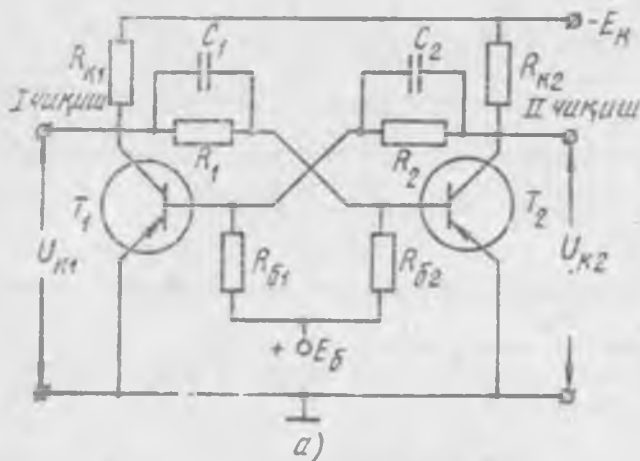
$$\beta_2 \frac{E_6}{R_{62}} > \frac{E_K}{R_{K_2}} + \frac{E_K + E_6}{R_{61}} \quad (6.37b)$$

Бу ерда $\beta_2 - T_2$ транзисторнинг ток бўйича кучайтириш коэффициенти, $\frac{E_K + E_6}{R_{61}} - C_{61}$ конденсатор зарядсизланишидаги токнинг максимал қиймати.

6.9. Триггерлар

Иккита турғун мувозанат ҳолатига эга бўлган ва ташқи туртки таъсирида сакраш билан бир мувозанат ҳолатдан иккинчисига ўтадиган қурилма *триггер* деб аталади. Ташқи туртки *ишга туширувчи* ёки *бошқарувчи сигнал* деб юритилади.

Мульти vibratorга ўхшаш триггер ҳам 100 фонз мусбат тескари боғланишли икки каскадли RC — кучайтиргичдан ташкил тонади, яъни кучайтиргичлардан бирининг чиқиши иккинчисининг киришига тўлиқ уланган бўлади. Кучайтиргичларнинг бошқарувчи элементи сифатида биполяр ва униполяр транзисторлар ёки туннель диодлари ишлатилади. Биполяр транзисторли триггерларнинг схемаси, асосан, икки турли-коллектор-база боғланишли ва эмиттер боғланишли бўлади. Коллектор-база боғланишли триггер *симметрик*, эмиттер боғланишли эса, *носимметрик триггер* деб аталади. Симметрик триггернинг схемадаги мос элементлари сон жиҳатдан бир-бирига тенг бўлиб, транзисторлардан бири очик бўлганда, иккинчиси албатта ёпиқ бўлади.



6.22-гасм. Симметрик триггернинг принципал (а) ва эквивалент схемаси (б).

Триггернинг бу ҳолати турғун бўлиб, у истаганча узоқ муддат сақланади. Бир мувозанат ҳолатдан иккинчисига ўтиш учун албатта бошқарувчи сигнал таъсир этиши керак. Унда ёпиқ транзистор очик, очик транзистор эса, ёпиқ ҳолатга ўтади.

6.22 а-расмда коллектор — база боғланишли триггернинг схемаси кўрсатилган. У симметрик бўлгани учун $R_{\delta 1} = R_{\delta 2}$, $R_{к1} = R_{к2}$, $R_1 = R_2$, $C_1 = C_2$, $T_1 = T_2$. Схемада

тескари боғланиш R_1C_1 ва R_2C_2 занжирлар орқали жорий булади, чунки улар бир транзисторнинг коллектор занжирини иккинчисининг база занжири билан боғлайди. Бу схема симметрик мультивибратор схемасидан (6.18-расмга қаранг) кучайтиргичларнинг ўтиш занжиринида R_1 ва R_2 резисторларнинг мавжудлиги ва базаларга уланган силжитиш манбаи E_6 билан фарқ қилади. E_6 силжитиш манбаи транзисторларини ёпиш учун хизмат қилади ва шу билан схема мувозанат ҳолатининг турғун бўлишини таъминлайди.

Триггернинг иш режими турғун бўлиши учун схемадаги очиқ транзистор тўйиниш режимида, иккинчиси эса, кесиш режимида ишлаши керак. Очиқ транзисторнинг коллектор потенциали нолга яқин ($U_k \simeq 0$) қийматда бўлгани учун уни «ноль сатҳ» деб қабул қилинади. Ёпиқ транзисторнинг потенциали коллектор манбаи кучланиши тартибиди ($U_k \simeq E_k$) булади. Шунинг учун уни юқори, яъни «1 сатҳ» деб қаралади. Шунга асосан триггерни текширишда очиқ транзистор $p-n$ ўтишларининг қаршилиги ҳисобга олинмаган ҳолда битта эквипотенциал нуқта деб қаралади; ёпиқ транзистор эса, база — коллектор оралиғига уланган эквивалент ток манбаи (I_{ko}) билан алмаштирилади. 6.22 б-расмда T_1 транзистор очиқ, T_2 транзистор эса, ёпиқ ҳол учун триггернинг эквивалент схемаси тасвирланган. Унинг труғунлик шартини аниқлайлик.

T_2 транзистор ёпиқ бўлиши учун унинг базасида мусбат потенциал ($U_{62} > 0$) бўлиши керак. Бунинг учун

$$U_{62} = \frac{R_1}{R_1 + R_6} E_6 - \frac{R_1}{R_1 + R_6} R_6 \cdot I_{ko}$$

ифодага биноан, $R_6 < -\frac{E_6}{I_{ko}}$ бўлиши ва у E_6 нинг энг кичик, I_{ko} нинг эса, энг катта қийматлари учун бажарилиши керак. Яна шунинг ҳисобга олини керакки, I_{ko} коллектор токининг катталиги ҳароратга жуда боғлиқ. Ҳарсрат ортиши билан у жуда тез ўсади. Шунинг учун R_{62} резисторнинг катталиги аниқланган тенгензликни энг юқори ҳароратда ҳам қониқтирадиган қилиб танланиши зарур. Очиқ T_1 транзистор тўйинган ҳолатда бўлиши учун унинг база токи ўзининг тўйиниш қийматида катта ($I_{61} > I_{61T}$) бўлиши лозим. Унинг

қандай бўлишини база токи ифодасидан аниқлаш мумкин. Триггернинг эквивалент схемасига биноан

$$I_{c1} = \frac{E_b - I_{ko} \cdot R_k}{R + R_k} - \frac{E_b}{R_b}$$

Бунда $I_{c1} > \beta_1 \cdot I_{c1T}$ ва $I_{c1T} \simeq \frac{E_k}{R_{k1}}$ эканлини ҳисобга олсак, транзисторнинг тўйиниш шarti қуйидагича ифодаланади:

$$R < R_k \left[\frac{\beta R_b (E_k - I_{ko} R_k)}{\beta R_k E_b - E_k R_b} - 1 \right] \quad (6.38)$$

(6.38) тенгсизлик β , R_b катталикларнинг минимал, I_{ko} нинг эса, максимал қиймати учун бажарилиши шарт. Триггернинг 6.22 а-расмдаги схемаси симметрик бўлса ҳам у идеал эмас. Шунинг учун E_k манбани улаш вақтида флюктуациялар туфайли схемада кучки жараёни (кучланиш сакраши) вужудга келади. У деярли ошйи вақтда юз бериб, бир транзисторнинг тўйиниши, иккинчисининг эса, кесиш режимига ўтиши билан тугалланади. Триггернинг бу ҳолати (мультивибратордан фарқли) турғун бўлади ва унинг киришига бошқарувчи — ишга туширувчи импульс таъсир этгунча сақланади.

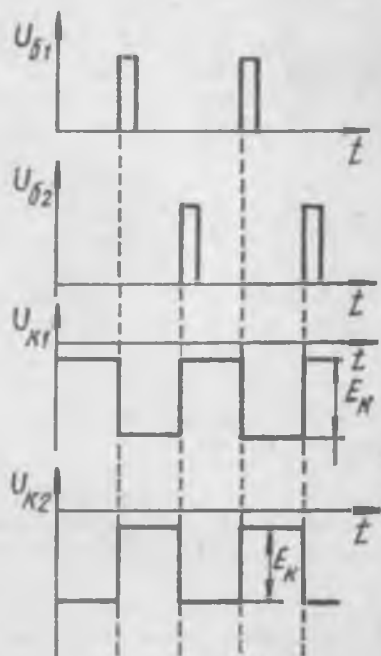
Фараз қилайлик, триггер T_1 транзистор очиқ ва T_2 транзистор ёпиқ бўлгандаги турғун ҳолатда турган бўлсин. Агар очиқ транзисторнинг базасига ишга туширувчи тўғри бурчакли мусбат импульс таъсир этса, T_1 транзистор қисқа муддат ичида тўйиниш режимидан актив, яъни кучайтириш режимига ўтади. Бунда база токи камайиб, T_1 транзисторнинг коллектор токни ҳам камайтиради. Натижада унинг коллектор кучланиши камайиб, янада манфийроқ ($U_{k1} = -E_k + I_{k1} \cdot R_{k1}$) бўлиб қолади. У R_1 резистор орқали тўғридан-тўғри T_2 ёпиқ транзисторнинг базасига узатилади ва T_2 ни қисман очади, яъни кесиш режимдан актив режимга ўтказади. (Шунда қисқа муддатга ҳар икки транзистор ҳам кучайтириш режимига ўтиб қолади.) Умумий эмиттерли схема токни яхши кучайтиргани сабабли T_2 транзисторнинг коллектор токи тез ўсади ва коллектор кучланишининг мусбат ўзгаришини орттиради ($U_{k2} = -E_k + I_{k2} \cdot R_{k2}$). Бу мусбат ўзгариш ўзини вужудга келтирган T_1 транзисторнинг коллекторидаги манфий ўзгаришдан етарлича катта бўлади. У R_2 резистор орқали T_1 тран-

зисторнинг базасига узатилади ва импульс таъсиридан ҳосил бўлган бошланғич ўзгаришнинг зурайтиради. Натижада T_1 транзистор олдингига қараганда янада яхшироқ ёпилади. Бу жараён жуда тез ривожланади, яъни кучланиш сакраши кўчкисимон бўлиб қолади. Кўчки жараёни натижасида очиқ транзистор ёпилади ва ёпиқ транзистор тўлиқ очилади ва системада яна турғун ҳолат вужудга келади. Уни бу ҳолатдан чиқариш учун навбатдаги ишга туширувчи импульс керак (6.23-расм).

Юқоридаги кўрилган триггернинг бир турғун ҳолатдан иккинчи турғун ҳолатга ўтиши 4 та босқичга бўлинади: заряд тарқаш, тайёрланиш, регенерация ва тикланиш. Биринчи босқичда

ишга туширувчи сигнал таъсирида очиқ транзисторнинг базасидаги ортиқча заряд ташувчилар тарқалади. Унинг давом этиш вақти транзисторнинг тўйиниш даражасига ва ишга тушириш импульсининг амплитудасига боғлиқ. Транзисторнинг тўйиниш даражаси қанча кичик ва ишга тушириш импульсининг ток амплитудаси қанча катта бўлса, заряд ташувчиларнинг тарқалиш вақти шунча қисқа бўлади. Бу вақт оралиғида триггер схемасида ўзгариш юз бермайди. Очиқ транзистор тўйиниш режимидан чиқиш арафасида бўлади.

Тайёрланиш босқичида очиқ транзистор тўйиниш режимидан чиқади. У системадаги коллектор кучланишининг бошланғич камайиши натижасида ёпиқ транзисторнинг база кучланиши манфийроқ бўлиб қолиш ҳолатига туғри келади. Тайёрланиш натижасида транзисторлар



6.23-расм. Ишга тушириш импульси таъсирида коллектор кучланишининг ўзгариш графиги.

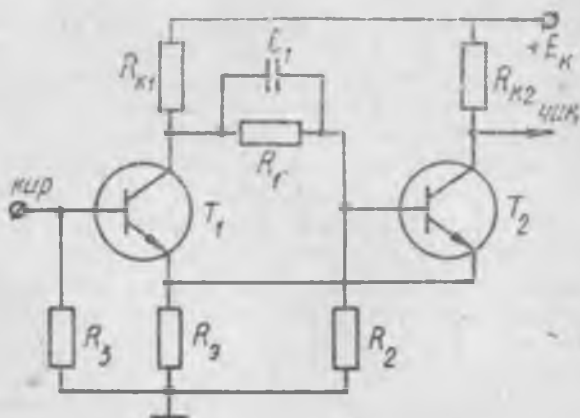
актив (кучайтириш) режимига ўтади. Бунда мусбат тескарн боғланиш ишга тушади ва кўчки жараёни содир бўлади. Уни қайта қўзғолиш — регенерация деб аталади. Регенерация натижасида очиқ транзистор ёпилиб, кесини режимига, ёпиқ транзистор эса очилиб, тўйиниш режимига ўтади ва тўртинчи босқич — тикланиш ҳосил бўлади. У триггернинг турғун ҳолатидир.

Юқорнда келтирилган мулоҳазаларда триггер схемасидаги R_1 ва R_2 резисторларни шунтловчи конденсаторлар ҳисобга олинмади. Улар тезлаткич конденсатор деб аталади ва триггерда содир бўладиган жараёнининг йўналишини белгилаб беради, яъни унинг бошланғич ҳолатга қайтишига йўл қўймайди. Агар триггернинг бошланғич турғун ҳолатида T_1 транзистор очиқ, T_2 транзистор ёпиқ десак, C_1 конденсатордаги кучланиш $U_{c1} \approx 0$, C_2 конденсатордаги кучланиш эса, $U_{c2} \approx -E_k$ бўлади. Кўчки жараёни давомида конденсаторлардаги кучланиш ўзгаришсиз қолади. Лекин T_1 транзисторнинг ёпилиши билан унинг коллектор кучланиши манба кучланишига тенглашади. Шунинг учун C_1 конденсатор зарядлана бошлайди ва очилаётган T_2 транзисторнинг база занжиридан катта миқдорли заряд токи оқади. У бошланғич база токини янада орттиради ва T_2 транзисторнинг очилишини тезлаштиради. Системада янги турғун ҳолат тиклангач, C_2 конденсатор зарядсизланиб, кучланиш полгача камаяди ($U_{c2} \approx 0$).

Шундай қилиб, кўчки жараёнида конденсаторнинг кучланиши ўзгармайди. Шунинг учун конденсаторлар бу вақтда R_1 ва R_2 резисторларни тўла шунтлайди. Натижада транзисторларнинг коллекторларидаги кучланиш сакрашлари тўлиқ мос базаларига узатилади. Агар бу конденсаторлар бўлмаганда эди, кучланиш сакрашларининг бпр қисми R_1 ва R_2 резисторларда ютилиб қолган бўларди. Натижада электродлардаги ток ва кучланиш ўзгаришлари кичрайиб жараён узоқроқ вақт давом этган бўлар эди.

6.10. Шмитт триггери

Шмитт триггери носимметрик триггер бўлиб, симметрик триггердан турғун ҳолатда туриш вақтининг кириш сигналига боғлиқ бўлиши билан фарқ қилади. У мусбат тескарн боғланишли дифференциал кучайтиргичдан иборат. 6.24-расмда триггернинг содда схемаси кўрса-



6.24-раом. Шмитт триггерининг схемаси.

тилган. Унда R_3 резистор T_1 ва T_2 транзисторлар учун умумий бўлгани сабабли T_1 транзисторнинг база кучланиши T_2 транзисторнинг коллектор токига боғлиқ бўлади. T_2 транзисторнинг база занжиридаги R_1 , R_2 резисторлардан ташкил топган кучланиш бўлгичи мусбат тескари боғланиш занжирини ташкил қилади. У иккала транзистор актив режимида бўлганда триггернинг бир тургуи ҳолатдан иккинчисига тез ўтишини таъминлайди. Агар схема киришига кучланиш берилмаса ($U_{\text{кир}} = 0$), T_1 транзистор ёпиқ, T_2 транзистор — очик (тўйинган) ҳолатда бўлади. Сабаби T_2 транзисторнинг базасига R_{K1} ва R_{K2} резисторлар орқали мусбат кучланиш таъсир этади. T_2 транзисторнинг коллектор токи R_3 резисторда ҳосил қиладиган потенциал тушуви T_1 транзисторнинг базасига ёпиш потенциали ($U_{B1} = -I_{K1} \cdot R_3$) бўлиб таъсир этади. Бу ҳолатда чиқиш кучланиши $U_{\text{чик}} = I_{K1} \cdot R_2 + U_{K1} = U^0$ бўлиб, «О — сатҳ»га тўғри келади.

Агар кириш кучланиши берилса бошласа, $U_{\text{кир}} < U_{\text{от}} + I_{K1} R_3$ қийматларда триггернинг юқорида кўрилган бошланғич ҳолати сақланади. У $U_{\text{кир}} = U_{\text{от}}$ бўлгунча давом этади. Бунда $U_{\text{от}}$ — триггернинг ишга тушиши кучланиши деб аталади. Шундан кейин T_1 транзистор очилади. Унинг коллектор кучланиши камайиб, $R_1 R_2$ кучланиш бўлгичи орқали T_2 транзисторнинг базасига узатилади ва база токини у кичрайтиради. Натижада T_2 транзистор тў-

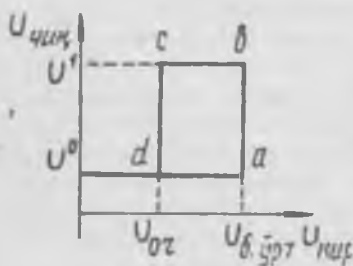
йиниш режимидан кучайтириш режимига ўтади ва схемада регенератив жараён содир бўлади. У T_2 транзисторнинг тезда ёпилиб, T_1 транзисторнинг очилишига олиб келади. Кириш кучланишининг янада ортиши T_1 транзисторни тўйиниш ҳолатига ўтказди.

Шундай қилиб, $U_{\text{кир}} > U_{\text{б.грт}}$ қийматларида триггер иккинчи турғун ҳолатда бўлади, яъни T_1 транзистор ёпиқ, T_2 транзистор эса, очик. Бунда триггернинг чиқиш кучланиши $U_{\text{чик}} = E_k$ бўлиб, у «1 — сатҳ» га тўғри келади.

Триггерни қайта бошланғич ҳолатга қайтариш учун T_1 транзисторни кучайтириш режимига ўтказиш керак. Бунинг учун унинг базадаги силжитиш кучланишини йўқотиш, яъни мусбатлигини ошириш керак. У T_2 транзисторнинг база кучланиши тўйиниш кучланишига етгунча давом этади ($U_{\text{б2}} = U_{\text{бт}}$). У кириш кучланиши бирор $U_{\text{оч}}$ — очилиш кучланишига етгунча давом этади. Шундан кейин T_1 транзисторда кўчки жараёни ҳосил бўлиб, T_1 транзисторни ёпади ва T_2 транзистор — очилади.

Шмитт триггерининг ишлаши унинг амплитудавий характеристикасида яхши тасвирланади (6.25-расм). У гистерезис ҳалқасини ташкил қиладди. Унда ad ва bc қисмлар системанинг мувозанат ҳолатини, ab ва cd қисмлар эса, ҳолат ўзгаришини ифодалайди.

Шмитт триггеридан гармоник тебанншлардан тўғри бурчакли импульсларни ҳосил қилишда фойдаланиш мумкин.

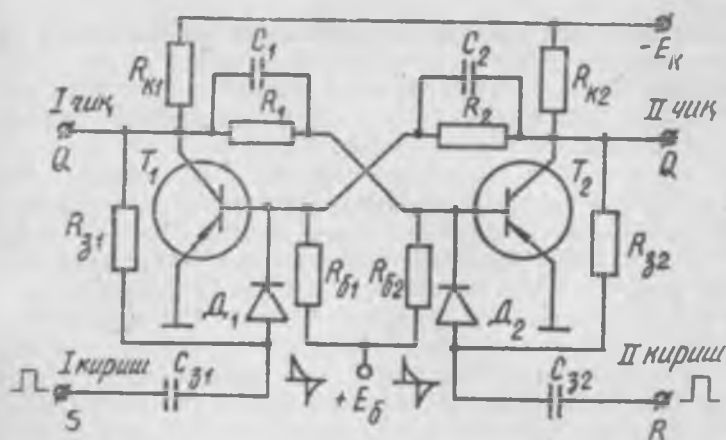


6.25-расм. Шмитт триггерининг амплитудавий характеристикаси.

6.11. Триггерларни ишга тушириш схемалари

Триггерни ишга туширишнинг икки хил усули мавжуд: айрим-айрим ва умумий. Улар ишга тушириш импульсларини триггернинг киришига (ёки чиқишига) таъсир эттириш йўли билан амалга оширилади.

Триггерни айрим-айрим ишга туширишда бир хил



6.26- расм. Триггер айрим-айрим ишга тушириш схемаси.

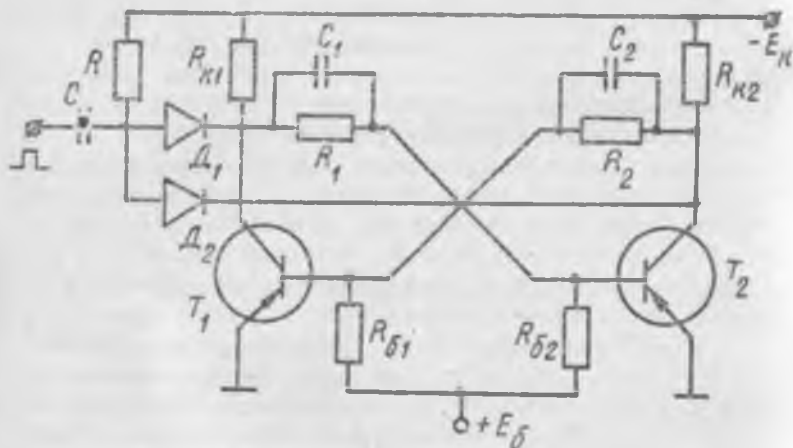
қутблн импульслар навбат билан транзисторларнинг базасига (киришига) таъсир этади. Бунда триггернинг киришларидан бирига берилган импульс уни мувозанат ҳолатларидан бирига келтирса, иккинчи киришга берилган импульс унга қарама-қарши бўлган мувозанат ҳолатни таъминлайди 6.26- расмда ишга тушириш импульсларини диодлар орқали транзисторларнинг базасига узатиш схемаси тасвирланган. Унда D_1 ва D_2 диодлар, C_{31} ва C_{32} конденсаторлар, R_{31} ва R_{32} резисторлар ишга тушириш занжирини ташкил қилади.

Фараз қилайлик, триггернинг турғунлик ҳолатида T_1 транзистор очик, T_2 транзистор — ёпиқ бўлсин. Агар I киришга тўғри бурчакли импульс берилса, у R_{31} C_{31} занжирда дифференциалланиб, иккита қарама-қарши қутблн ўткир импульсга айланади. T_1 транзистор очик бўлгани учун унинг коллектор потенциали «О сатҳда» ($U_k \approx 0$) бўлади. D_1 диод R_{31} резистор орқали коллекторга уланган бўлгани учун унинг анод потенциали коллектор потенциалига деярли тенг. (Ораларидаги фарқ R_{31} резистордаги потенциал тушувига яқин келади). Шунинг учун диод тўғри уланишда бўлади ва мусбат қутблн ўткир импульсни базага ўтказди. Натижада T_1 транзистор тўйиниш ҳолатидан, T_2 транзистор — кесиш ҳолатидан чиқа бошлайди. Транзисторлар кучайтириш ҳолатига ўтгач, тескари боғланиш туфайли кўчки жа-

раёни вужудга келади ва кучланиш сакрашлари T_1 транзисторни ёпиқ T_2 транзисторни тулиқ очиқ ҳолга келтиради. Аввал қўрилганига асосан триггернинг бу ҳолати турғун бўлиб, II киришга янги ишга тушириш импульси таъсир этгунча давом этади.

Транзисторлар кучайтириш режимиға ўтганда ундаги жараёнлар ишга тушириш импульсининг таъсирисиз, ички ўзгаришлар ҳисобига содир бўлади. Шунинг учун бу вақтда ишга тушириш занжири триггерни импульслар генераторидан ўзиши керак. У қуйидагича амалга ошади. Ёпилаётган T_1 транзисторнинг коллектор кучланиши манба кучланишигача ўсиб боради («I сатҳ»). D_1 диоднинг анод потенциали у билан бир хил бўлгани учун у тескари уланиш ҳолатига ўтади ва T_1 транзисторнинг база занжирини I-киришдан узади. Навбатдаги импульс келгунча C_{s1} конденсатор R_{s1} резистор орқали зарядланади. D_1 ва D_2 диодлар ўзгич (кесувчи) деб аталади).

Айрим-айрим ишга туширилувчи триггер RS —триггер деб аталади. У иккита кириш ва иккита чиқишга эга. Унда киришлар R ва S , чиқишлар эса, Q ва $\bar{Q}$ ҳарфлари билан белгиланади. R ҳарфи кириш занжирини қуйи «0 сатҳ»га ўтишини, S ҳарфи — юқори «I сатҳ»га ўтишини ифодалайди.



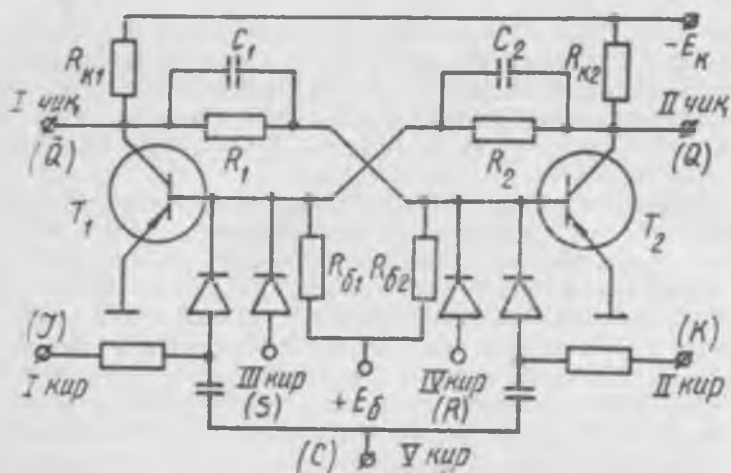
Б-37-ра.в. Триггерни асосан ишга тушириш схемаси.

Триггерни умумий ишга тушириш усули *саноқли ишга тушириш* деб аталади. Унда бир хил қутбли ишга тушириш импульслари ҳар икки транзисторга бир вақтда таъсир эттирилади. Улар транзисторларининг базасига (киришга) ёки коллекторига (чиқишига) берилиши мумкин.

Агар триггернинг 6.26-расмда кўрсатилган схемасидаги I ва II киришлар туташтирилиб умумий кириш ҳосил қилинса ва унга бошқариш импульслари таъсир эттирилса, I ҳол ҳосил бўлади. 6.27-расмда бошқариш импульслари транзисторларининг коллекторига таъсир эттириш схемасига мисол кўрсатилган. Бошланғич вақтда T_1 транзистор очик, T_2 транзистор — ёпиқ бўлсин. Агар ишга тушириш импульси таъсир этмаса, иккала диод ёпиқ бўлиб, D_1 диоддаги ёпиш кучланиши — E_k тартибида (катта), D_2 диодники эса, $I_{ko} \cdot R_{k2}$ тартибида (кичик) бўлади. Шунинг учун тўғри бурчакли импульсининг дифференциалланишидан ҳосил бўладиган ўткир импульслардан мусбат қутблиси учун D_2 диод очилади (Буида унинг амплитудаси (E_k) дан кичик, $I_{ko} \cdot R_{k1}$ дан катта бўлиши керак.) У ёпиқ T_2 транзисторнинг коллектори ва R_2C_2 занжир орқали очик T_1 транзисторнинг базасига ўтади. Натижада юқорида (6.26-расм) айрим-айрим ишга туширишда кўрилган жараён вужудга келади ва T_2 транзистор очилади. Унинг коллектор кучланиши полгача камаяди ва D_2 диод ёпилиб, ишга тушириш занжири узилади. Триггер навбатдаги турғун ҳолатга ўтади. Кейинги импульс D_1 диодга таъсир этади ва жараён такрорланади. Ишга тушириш импульсларини диодлар орқали берилиши триггердаги жараёнларни ташқи таъсирлардан ҳимоя қилади.

Триггернинг бир турғун ҳолатдан иккинчи турғун ҳолатга ўтиши учун кетадиган вақт ишга тушириш импульсларининг давом этиш вақтига боғлиқ. Агар ишга тушириш импульсларининг давом этиш вақти жуда қисқа бўлса, унинг таъсирида транзистор тўйиниш ҳолатидан чиқиб улгурмаслиги мумкин. Унда триггер янги турғун ҳолатга ўтмайди.

Саноқли ишга тушириладиган триггер T — триггер деб аталади. Одатда учта ва ундан кўп киришга эга бўлган триггерлар ясалади. 6.28-расмда 5 та киришга эга бўлган триггернинг содда схемаси кўрсатилган. Уни IK — триггер деб аталади. Киришлари I, K, R, S, C



6.28-расм. 1К — триггер.

ҳарфлари билан белгиланади. У ҳам RS, ҳам Т — триггер сифатида ишлаши мумкин: RS — триггер сифатида ишлаганда мусбат импульслар киришларга навбат билан таъсир этади; Т — триггер сифатида ишлаганда эса, I — кириш T_1 транзисторнинг, К — кириш T_2 транзисторнинг коллекторига улаб қўйилади.

Триггерлар *рухсат этиш (ажратиш) вақти* деган катталик орқали характерланади. У киришларга ишга тушириш импульсларининг навбат билан узлуксиз келиши учун зарур бўлган икки импльус орасидаги энг қисқа вақт оралиғидир. Рухсат этиш вақтига тескари бўлган катталик *триггернинг тезкорлиги* деб аталади. У триггернинг бир секунд ичида неча марта бир турғун ҳолатдан иккинчисига ўта олиш сонини ифодалайди (Албатта, рухсат этиш вақти ўзгармас бўлганда).

Триггерлар дискрет элементларда ёки микросхема сифатида ясалади. Улар радиоэлектрон қурилмаларда қайта улагич, ҳисоблагич, хотира элементи ва бошқа турли хил вазифаларни бажаради. Масалан, ЭХМ қурилмаларининг 20÷40 фонзини триггерлар ташкил қиладн.

РАҚАМЛИ ҚУРИЛМАЛАРНИНГ АСОСИЙ СХЕМАЛАРИ

7.1. Ҳисоблаш системалари ва тасвирлаш

Сонларни белгилаш ва номлашда қўлланиладиган усул ва қоидалар мажмуаси *ҳисоблаш системаси*, шартли белгилар эса, *рақам* дейилади. Ҳисоблаш системалари хилма-хил бўлиб, қулайлик учун 2 турга ажратилади: ўринли (позицияли) ва ўринсиз (позициясиз).

Позициясиз ҳисоблаш системасида ҳар бир рақам соннинг қандай ўрнида жойлашган бўлишидан қатъи назар бир хил миқдорни ифодалайди. Масалан, рим рақамлари билан ифодаланган сонларнинг рақамлари барча ўринларда белгига мос миқдорни кўрсатади. (XXV сондаги I-ўриндаги X-10, II ўринда X-10, учинчи ўринда V-5 бўлади). Бирлик системада ҳам сонлар «I» лар кетма-кетлиги кўринишида ифодаланади. (7-1111111)

Рақамларнинг миқдори сондаги ёзилиш ўрнига боғлиқ бўлган ҳисоблаш системаси ўринли, яъни *позицияли ҳисоблаш системаси* деб аталади. Унга ўнли ҳисоблаш системаси (0, 1, 2... 9) мисол бўлади. Масалан, 1990 сониди — I ўрин — 1000, иккинчи ўрин — 900, III — ўрин — 90 ва тўртинчи ўрин — 0 ни ифодалайди.

Ўнли системада ҳар бир сон вергул билан икки қисмга ажратиб ёзилади: бутун ва каср қисм. Унда вергулдан чап томондаги миқдор 10 нинг бутун мусбат даражалари, ўнг қисмидаги миқдор эса, 10 нинг бутун манфий даражалари кўринишида ёзилиши мумкин. Масалан, $N = 2563, 56$ қуйидагича ёзилади:

$$N = 2 \cdot 10^3 + 5 \cdot 10^2 + 6 \cdot 10^1 + 3 \cdot 10^0 + \\ + 5 \cdot 10^{-1} + 6 \cdot 10^{-2} = \sum_{i=-2}^3 a_i \cdot 10^i \quad (7.1)$$

Бунда $a_{-2} = 6$, $a_{-1} = 5$, $a_0 = 3$, $a_1 = 6$, $a_2 = 5$, $a_3 = 2$. Шунга кўра ихтиёрий позицияли сонни

$$N = \sum_{i=-m}^m a_i q^i \quad (7.2)$$

кўринишида умумлаштириб ёзиш мумкин. Унда q — системанинг асосини, a_i коэффициент — i — ўринга мос ке-

Мантиқий кўпайтириш — конъюнкция дейилади. У «ВА» (И) амали бўлиб, иккита ўзгарувчан учун $Y = X_1 \cdot X_2$ ёки $Y = X_1 \wedge X_2$ кўринишда ифодаланади ва Y тенг X_1 ва X_2 га деб ўқилади. Унинг маъноси шуки, $Y = 1$ бўлиши учун X_1 ва X_2 фақат 1 га тенг бўлиши керак. X ларнинг қолган барча қийматларида $Y = 0$.

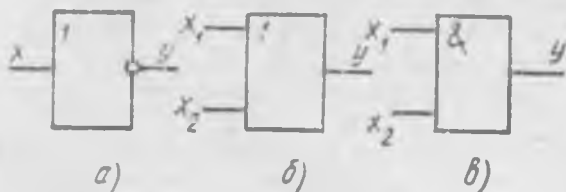
Мантиқий алгебрада бир ёки бир неча ўзгарувчан устида бажарилган амал натижалари *ҳақиқийлик жадвалида* ифодаланади. Унда ўзгарувчанларнинг мумкин бўлган барча ўзгаришлари ва улардан ҳосил бўладиган Y функциянинг қийматлари кўрсатилади. 1-жадвалда икки ўзгарувчан учун бажариладиган қўшиш, кўпайтириш ва инкор (инверсия) амалларининг ҳақиқийлик жадвали келтирилган.

7.1- жадвал

x_1	x_2	y		
		ПҲҚ (ИЕТ)	ЁКИ (ИЛИ)	ВА (И)
0	0	1	0	0
0	1	1	1	0
1	0	0	1	0
1	1	0	1	1

Агар рақамли сигналлар қуйи («0») ва юқори («1») сатҳли кучланишлар орқали ифодаланишнинг ҳисобга олсак, мантиқий амаллар иккита тенг кучли ҳисоблаш системаси орқали ифодаланиши кўринади. Улар мусбат ва манфий мантиқли системалардир. Мусбат системада мантиқий «1» сигналнинг юқори кучланишига, мантиқий «0» қуйи кучланишига тўғри келса, манфий системада бунинг акси бўлади. Шунга кўра ҳақиқийлик жадвалидан ЁКИ ва ВА амалларидаги ўхшашликни аниқлаш мумкин. Мусбат мантиқ асосида бажарилган ЁКИ амали манфий мантиқда бажариладиган ВА амалига мос келади ва аксинча. (Жадвалдаги ЁКИ амалидаги «1»ни «0»га, «0»ни «1»га алмаштирилса, ВА амали қийматлари ҳосил бўлади). Бу мантиқий алгебра амалларининг қўшалоклик хусусиятини кўрсатади.

Мантиқий амаллар мантиқий элементларда амалга оширилади. Мантиқий элемент тўғри тўрт бурчак шаклида кўрсатилиб, унинг ичига бажариладиган амалга мос белги қўйилади. Унда «1» белги ЁКИ амалини, & белги — ВА амалини, чиқишга қўйилган «0» белги —



7.1-расм. Мантикий элементнинг белгиси; а—ИЎҚ схемаси, б—ЕКИ схемаси, в—ВА схемаси.

ИЎҚ, яъни инверсия (инкор) амалини ифодалайди. Улар 7.1-расмда кўрсатилган.

7.3. Мантикий алгебранинг асосий қоида ва теоремалари

Олдинги саҳифада кўрилган мантикий амаллар асосида қуйидаги муносабатларни ёзиш мумкин:

$$\begin{array}{ll} X + 0 = X & X \cdot 0 = 0 \\ X + 1 = 1 & X \cdot 1 = X \\ X + X = X & X \cdot X = X \\ X + \bar{X} = 1 & X \cdot \bar{X} = 0 \end{array}$$

Мантикий ўзгарувчанлар устида бажариладиган бу амаллардан ташқари яна қуйидаги қонун, қоида ва теоремалар мавжуд:

а) ўрин алмашиш — коммутация қонуни:

$$X_1 + X_2 = X_2 + X_1; \quad X_1 \cdot X_2 = X_2 \cdot X_1$$

б) бириктиш (тўпланиш) — ассоциация қонуни:

$$X_1 + (X_2 + X_3) = (X_1 + X_2) + X_3; \quad X_1 \cdot (X_2 \cdot X_3) = (X_1 \cdot X_2) \cdot X_3$$

в) ажратиш — дистрибутив қонун:

$$\begin{array}{l} X_1 + X_2 \cdot X_3 = (X_1 + X_2) \cdot (X_1 + X_3) \\ X_1 \cdot (X_2 + X_3) = X_1 \cdot X_2 + X_1 \cdot X_3 \end{array}$$

г) ютилиш қонуни:

$$X_1 + X_1 \cdot X_2 = X_1; \quad X_1 \cdot (X_1 + X_2) = X_1$$

д) бирлашмиш (ёпишиш) қондаси:

$$(X_1 + X_2) (\bar{X}_1 + \bar{X}_2) = \bar{X}_2; \quad X_1 \cdot X_2 + \bar{X}_1 \cdot \bar{X}_2 = \bar{X}_2$$

е) қўш инкор қондаси:

$$X = \overline{\overline{X}}$$

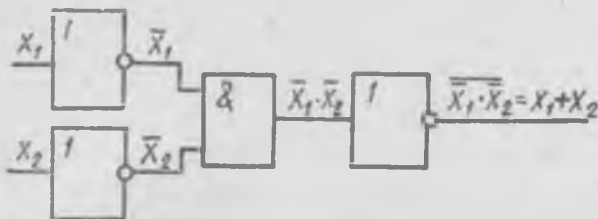
ж) де Морган теоремаси:

$$\overline{X_1 + X_2} = \overline{X_1} \cdot \overline{X_2}; \quad \overline{\overline{X_1} \cdot \overline{X_2}} = \overline{\overline{X_1}} + \overline{\overline{X_2}}$$

Де Морган теоремаси мантиқий алгебра амалларининг қўшалоклик хусусияти натижаси ҳисобланади. Ҳақиқатан ҳам, агар $Y = X_1 + X_2$ бўлса, $\overline{Y} = \overline{X_1 \cdot X_2}$ бўлади. Биринчи тенгликка инверсия амали қўллаб, $Y = \overline{\overline{X_1 + X_2}}$ ҳосил бўлади. Ундан $\overline{X_1 + X_2} = \overline{X_1} \cdot \overline{X_2}$ вужудга келади.

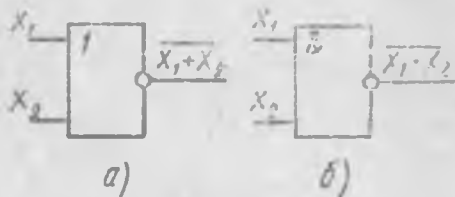
7.4. Мантиқий функциялар

Функция ва ўзгарувчанлари фақат иккита қиймат (0 ва 1) олиши мумкин бўлган кўп ўзгарувчанлар функцияси *мантиқий функция* деб аталади. Мантиқий функция устида бажариладиган амаллар мантиқий қурилмаларда амалга оширилади. У мантиқий элементлардан ташкил топади. Мантиқий сигналларни ўзлаштириш учун, умумий ҳолда, ИУҚ (инкор), ЕКИ (қўшиш) ва ВА (қўпайтириш) амалини бажарувчи мантиқий элементлар тўплами етарли ҳисобланади. Улар биргаликда функционал тўлиқ *элементлар системаси* ёки *мантиқий асос* деб юртилади. Лекин мантиқий амалларнинг қўшалоклик хусусиятидан фойдаланиб системадаги мантиқий элементлар сонини камайтириш мумкин. У системадан ЕКИ ёки ВА элементларини чиқариб ташлаш йўли билан амалга оширилади. Масалан, де Морган теоремасига биноан $X_1 + X_2 = \overline{\overline{X_1} \cdot \overline{X_2}}$. Ундан мантиқий қўшиш $\overline{\overline{X_1} \cdot \overline{X_2}}$ ни ўзгарувчанларнинг инверс (қарам-қарши фазали) қийматлари кўпайтмаси билан алмаштириш ва



7.2-расм. ИУҚ ва ВА элементларда ЕКИ амалини бажариш мантиқий схемаси.

ундан кейин натижага инкор (инверсия) амалини қўлаб, ЕКИ элементини тушириб қолдириш мумкинлиги келиб чиқади (7.2-расм).

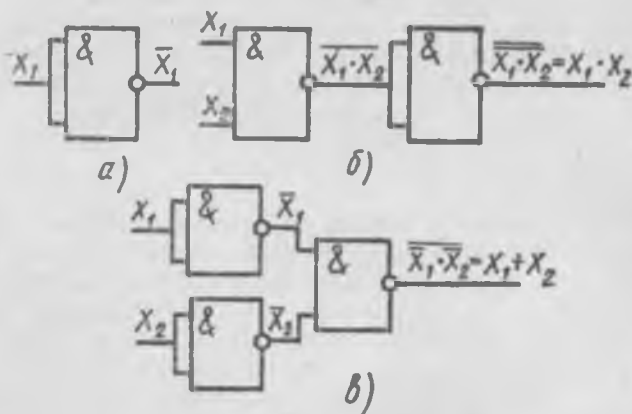


7.2-расм. ЕКИ — ИУҚ (а) ВА — ИУҚ (б) элементларининг белгиси.

Демак, ЕКИ ва ИУҚ ёки ВА ва ИУҚ элементлардан

ташқил топган система функционал жиҳатдан тулиқ бўлади ва мантиқий асос (базис) нинг минимал қийматини ташқил қилади. ЕКИ — ИУҚ ва ВА — ИУҚ амалларини бажарувчи мантиқий элементлар системаси универсал ҳисобланади. Улар уччала мантиқий амал — инкор, қўшиш ва кўпайтиришни амалга ошириш учун етарлидир.

ЕКИ — ИУҚ элементи (7.3 а-расм) $Y = \overline{X_1 + X_2}$ ёки $Y = X_1 \downarrow X_2$ амални бажаради ва *Пирс кўрсаткичи* (стрелкаси) деб аталади. ВА-ИУҚ мантиқий элемент эса (7.3 б-расм), $Y = \overline{X_1 \cdot X_2}$ ёки $Y = X_1 | X_2$ мантиқий амални бажаради ва *Шеффер штрихи* (узлукли чизиги) деб юритилади. ВА — ИУҚ мантиқий элементда ИУҚ амалини бажариш учун унинг киришларини ўзаро туташтириш етарли бўлади: $Y = \overline{X \cdot X} = X_0$ (ЕКИ — ИУҚ ман-



7.4-расм. ВА — ИУҚ мантиқий элементда ИУҚ (а), ВА (б) ва ЕКИ (в) амалларини бажариш схемаси.

тикий элементда ҳам худди шундай қилинади: $Y = \overline{X} + X = \overline{X}$.) Бу 74 а- расмда кўрсатилган.

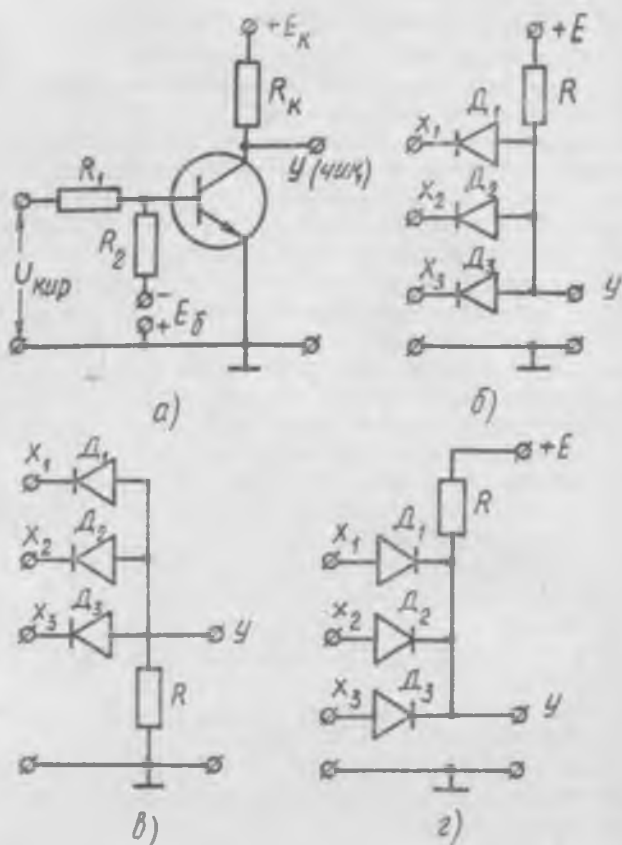
Агар ВА-ИУҚ мантикий элементлардан иккитаси кетма-кет уланса ва бунда улардан бири инвертор (киришлари туташган) бўлса, у мантикий кўпайтириш амалини бажаради (7.4 б- расм): $Y = X_1 \cdot X_2 = X_1 \cdot X_2$. Агар ЕКИ — ИУҚ элементлари худди шундай уланса, у мантикий қўшиш амалини бажаради: $Y = \overline{X_1} + X_2 = X_1 + X_2$. ВА-ИУҚ ва ЕКИ-ИУҚ мантикий элементларнинг учтаси ёрдамида ҳам кўпайтириш ва қўшиш амалларини бажариш мумкин. Бунда улардан иккитаси инкор режимида ишлаши керак (7.4 в- расм).

Шуни айтиш керакки, умумий ҳолда ўзгарувчанлар сони иккитадан ортиқ бўлади. Функция тўлиқ аниқланган бўлиши учун ҳамма ўзгарувчанлар учун унинг қийматлари мавжуд бўлиши керак. Акс ҳолда у тўлиқ аниқланган бўлмайди. Қулайлик учун улар ҳақиқийлик жадвалида тасвирланади. Лекин у кўргазмали бўлса ҳам, мантикий қурилма элементлари таркибини аниқлаш имконини бермайди. Бунинг учун функционал боғланишнинг алгебраик ифодасидан фойдаланилади. У функционал қурилма элементларининг энг кам миқдорда (минимал) сонда) танлаш чораларини ҳам ҳисобга олади.

7.5. Содда мантикий схемалар

Мантикий схемалар иккита турғун ҳолатга эга бўлган элементларда тузилади. Турғун ҳолатлардан бири мантикий «1» га тўғри келса, иккинчиси — «0» ни ифодалайди. Бундай талабга ярим ўтказгичли диод ва транзисторлар жавоб беради. Улар дискрет (холис) ёки интеграл микросхема кўринишида жорий қилиниши мумкин.

ИУҚ амалини бажарадиган мантикий элемент (7.1а- расм) битта кириш ва битта чиқишга эга. Шунинг учун унга биполяр ёки униполяр транзисторда йиғилган кучайтиргич мисол бўла олади. Фақат у тўйиниш (электрон калит) режимида ишлаши керак. 7.5 а- расмда умумий эмиттерли схема бўйича уланган биполяр транзисторли ИУҚ элементининг схемаси кўрсатилган. У мусбат мантиқда мусбат қутбли сигнал таъсирида ишлайди. Бошланғич ҳолатда транзистор ёпиқ. Чунки унинг базасига E_b манбадан манфий кучланиш берил-



7.5- расм. Содда мантиқий схемалар: а — ИСКЭ элементи, б — ВА элементи, в — манбасиз ВА элементи, г — ЕКН элементи.

ган. Агар киришга қуйи сатҳли U^0 кучланиш берилса, транзистор очилмайдн. Коллектор токи нолга тенг бўлгани учун чиқиш кучланиши $U_{чик} = E_k$ бўлиб, у мантиқий «1» га тўғри келадиган U^1 юқори кучланиш сатҳини ифодалайди.

Агар киришга юқори сатҳга тўғри келадиган кучланиш ($U_{кир} = U^1$) таъсир этса, транзистор тўйиниш режимига ўтади ва коллектор токининг R_k резистордаги потенциал тушуви E_k га тенг бўлиб қолади. Натижада чиқиш кучланиши нолга тенг бўлади. У қуйи сатҳ

$U_{\text{чик}} = U^0$ бўлиб, мантиқий нолга тўғри келади. Демак, қўрилган схемада $X=0$ бўлганда $Y=I$ ва $X=I$ бўлса, $Y=0$, яъни схема инвертор-фаза ўзгарткич бўлиб, мантиқий инкор амалини бажаради.

ВА амалини бажарадиган мантиқий элемент (7.1 в-расм) икки ва ундан ортиқ кириш ва ягона чиқиш занжирига эга бўлади. 7.5 б-расмда мусбат мантиқда ишлайдиган ВА элементга мисол кўрсатилган. У 3 та диодда тузилган бўлиб, мусбат қутбли сигнал таъсирида ишлайди. Схеманинг ишлаши учун очиқ диоднинг қаршилиги R резистор қаршилигидан жуда кичик ва $U^0 < E < U^I$ тенгсизлик бажарилиши керак.

ВА амали бажарилиши учун барча киришларга «I» мантиқли кучланиш таъсир этганда чиқишда ҳам «I» мантиқли сигнал ҳосил бўлиши керак. Агар киришлардан бирортасига «O» мантиқли сигнал таъсир этса (қолганларида «I» мантиқли сигнал бўлганда), у очиқ диод орқали чиқишга узатилиб, киришда «I» мантиқли сигнал бўлган диодларнинг ёпиқ туришини таъминлайди. Масалан, X_1 киришга U^0 кучланишли сигнал таъсир этсин. Унда D_1 диод очилиб, ток $+E$ манба $\rightarrow R$ резистор $\rightarrow D_1$ диод $\rightarrow U^0$ манбадан ташкил бўлган занжир орқали ўтади. Натижада E манба кучланиши R резисторга тўлиқ қўйилади ва чиқиш кучланиши U^0 кучланишга тенг бўлади, яъни чиқиш сигнали мантиқий нолга тўғри келади. X_1 ва X_2 киришларга қўйилган кучланиш U^I бўлгани учун D_2 ва D_3 диодларнинг анод кучланиши (U^0) катод кучланишдан кичик бўлиб, улар ёпиқ ҳолатда туради.

Агар уччала киришга бир вақтда U^I кучланиш қўйилса, ҳамма диодлар ёпиқ бўлади. Шунинг учун E манба $\rightarrow R$ резистор $\rightarrow$ ёпиқ диод $\rightarrow U^I$ манбадан тузилган занжирдан ток ўтмайди ва R резистордаги кучланиш нолга тенг бўлади. Чиқиш кучланиши $E > U^0$ бўлиб, мантиқий «I» га тўғри келади. Демак, элементнинг киришларидан бирортасига мантиқий нолга тенг сигнал таъсир этса, чиқиш сигнали ҳам мантиқий нолга мос келади. Чиқиш сигнали мантиқий «I» бўлиши учун, ҳамма киришлардаги сигнал мантиқий «I» бўлиши керак.

Агар қўрилатган схемада манбанинг қутби алмаштирилса, у манфий қутбли сигналда ишлайди (мусбат мантиқ). Агар диоднинг йўналиши ўзгартирилса, мусбат сигналда ишловчи манфий мантиқли элементга ай-

ланади. Ҳам диод, ҳам манбанинг йўналиши ўзгартилса, у манфий қутбли сигналда ишлайдиган манфий мантиқли элемент бўлиб қолади.

ВА элемент манбасиз ҳам ишлатилиши мумкин. Унда диодлар фақат икки хил уланган бўлади. Масалан 7.5 в-расмда кўрсатилган схема манфий сигналлар учун мусбат мантиқда ишлайди. Агар унда диоднинг йўналиши ўзгартилса, у мусбат сигналда ишлайдиган манфий мантиқли элементга айланади.

ЕКИ мантиқий амалини бажарадиган элемент ҳам ВА мантиқий элементга ўхшаш икки ва ундан ортиқ кириш ва ягона чиқишга эга бўлади. 7.5 г-расмда шундай элементга мисол кўрсатилган. У ҳам диодларда тuzилган бўлиб, мусбат қутбли импульсларда мусбат мантиқда ишлайди. ЕКИ амали бажарилиши учун киришлардан камида биттасига «I» мантиқли сигнал таъсир этганда чиқишда ҳам «I» мантиқли кучланиш ҳосил бўлиши керак. Бунда «I» мантиқли кириш кучланиши «O» мантиқли сигнал таъсир этаётган киришлардаги диодларнинг ёпиқ туришини таъминлайди.

Агар барча киришларга (7.5 г-расм) қуйи сатҳли U^0 кучланиш таъсир этса, диодларнинг анод потенциали катод потенциалидан кичик бўлгани учун улар ёпиқ ҳолатда туради. Чиқиш кучланиши $E < U^1$ бўлиб, мантиқий «O» қийматга тўғри келади. Киришлардан бирнга, масалан, X_1 га, юқори сатҳли U^1 кучланиш таъсир этса, D_1 диод очилади. Унинг тўғри уланиш қаршилиги нолга яқин бўлгани учун катод потенциали мусбат U^1 кучланишга тенг бўлади. Натижада чиқиш кучланиши ҳам мантиқий «I» га тўғри келадиган U^1 кучланишга эришади. Шунда киришлардан қайси бирига U^0 сатҳли кучланиш таъсир этса, диоднинг анод потенциали катод потенциалидан кичик ($U^0 < U^1$) бўлгани учун у ёпиқ ҳолатда бўлади. Шундай қилиб, киришлардан қайси бирида юқори сатҳли кучланиш бўлса ҳам, чиқиш кучланиши юқори «I» мантиққа эга бўлади.

Шуни айтиш керакки, агар 7.5 а ва 7.5 г-расмдаги схемалар солиштирилса, улар диодларининг йўналиши билан фарқ қилади. Бинобарин, 7.5 г-расмдаги ЕКИ амалини бажарадиган мантиқий элемент схемаси мусбат сигналда ишлайдиган ВА мантиқий элементнинг манфий мантиқ схемасига мос келади. Бу мусбат мантиқли ЕКИ элементида манфий мантиқли ВА амалини, ва аксинча, бажариш мумкинлигини кўрсатади.

Демак, ЕКИ элементининг схемаларида мантиқ ишорасини ўзгартириб ва амалини ва аксинча, бажариш мумкин экан.

ВА элементи каби ЕКИ элементи схемасида ҳам манба ишлатилмаслиги мумкин. Бунда ҳам улар ҳам ВА, ҳам ЕКИ амалларини бажаради.

7.6. Мантиқий ИМС ва уларнинг характеристика ва параметрлари

Мантиқий элементлар ҳозирда айрим мантиқий схема сифатида эмас, балки интеграл микросхеманинг сериялари кўринишида ишлаб чиқарилади. Қатнашган элементларининг тури ва уланиш усулларига қараб улар инкор (ИЎҚ), қўшиш (ЕКИ), қўпайтириш (ВА) амалларини ва мураккаб амаллар ВА — ИЎҚ, ЕКИ — ИЎҚ, ВА — ЕКИ — ИЎҚ ва бошқаларни бажаришга мўлжалланади. Уларнинг схемалари асосан транзисторлардан ташкил топади. Шунинг учун уларнинг асосий мантиқий усули транзистор мантиғидир. Ҳозирда транзистор мантиқли схемаларнинг қуйидаги турлари мавжуд:

- бевосита боғланишли транзисторли мантиқий схема — ТЛНС (ББТМ);
- резистив боғланишли транзисторли мантиқий схема — РТЛ (РБТМ);
- резистив — сигим боғланишли транзисторли мантиқий схема — РЕТЛ (РСБТМ);
- диод боғланишли транзисторли мантиқий схема ДТЛ (ДБТМ);
- транзистор боғланишли транзисторли мантиқий схема — ТТЛ (ТБТМ)
- Эмиттер боғланишли транзисторли мантиқий схема — ТЛЭС (ЭБТМ)
- МДП — транзисторда тузилган транзисторли мантиқий схема — МДПТЛ (МДПТТМ);
- МОП — транзисторда тузилган транзисторли мантиқий схема (МОПТТМ) ТОПТЛ ва бошқалар.

Асос схемаларнинг бундай хилма-хил бўлиши уларнинг афзалликлари ва қўлланиш ўрни турлича бўлишни кўрсатади. Улар бир-бири билан характеристика ва параметрлари орқали солиштирилади.

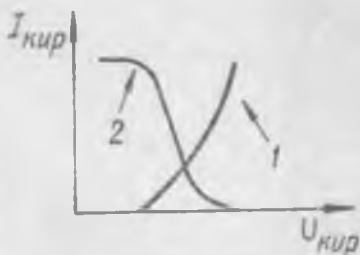
Мантиқий микросхеманинг асосий хара­к­те­ри­сти­ка­си унинг кириш ва узатиш хара­к­те­ри­сти­ка­си­дир. Кириш токининг кириш кучланишига боғ­лиқ­ли­ги кириш хара­к­те­ри­сти­ка­си деб аталади: $I_{\text{кир}} = f(U_{\text{кир}})$ (7.6- расм).

Кириш хара­к­те­ри­сти­ка­си­нинг кўринишига қа­раб мантиқий схемалар икки турга ажратилади.

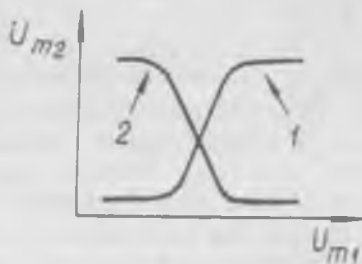
Уларнинг биринчисида кириш токи кириш кучланиши маълум бир қийматига етгандан кейин ҳосил бўлса (1 чизиқ), иккинчисида у кириш кучланиши бўлмаган­да максимал қийматли бўлади ва кучланиш ортиши би­лан камайиб боради (2- чизиқ).

Мантиқий микросхеманинг узатиш ёки амплитудавий хара­к­те­ри­сти­ка­си чиқиш кучланиши амплитудасининг кириш кучланишларидан бирортасининг амплитудасига боғ­лиқ­ли­гини ифода­лай­ди: $U_{m2} = f(U_{m1})$. Бунда қол­ган киришлардаги кучланишлар доимий қилиб олинади. 7.7 расмда узатиш хара­к­те­ри­сти­ка­си­нинг тахминий кў­ри­ни­ши кўрсатилган. Ун­да 1-чизиқ мантиқий микросхеманинг фаза ўз­гартмай ишлашига тўғри келади. Кириш кучлани­ши кичик бўлса, чиқиш кучланиши нолга яқин. Кириш кучланиши орти­ши билан эса, чиқиш кучланишининг сатҳи кўтарилиб боради.

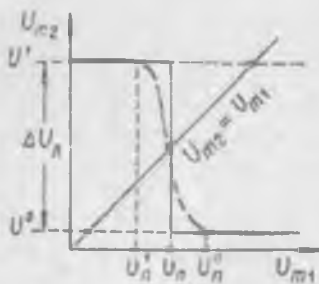
2-чизиқ микросхе­ма­нинг фаза ўз­гар­тиб (ин­верс) ишлашини ифода­лай­ди. Унда кириш кучланиши­нинг кичик қийматига чиқиш кучланишининг максимал қиймати мос келади. Кириш кучланиши орта бошласа, у кичрая бошлайди. Чиқиш кучланиши қанча катта тез­лик билан максимал қийматдан минимал қийматга, ва аксинча, минимал қийматдан максималга ўтса, схема-



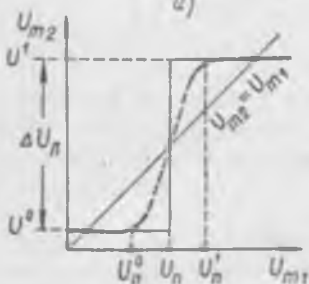
7.6- расм. Мантиқий схеманинг кириш хара­к­те­ри­сти­ка­си.



7.7- расм. Мантиқий схеманинг чиқиш хара­к­те­ри­сти­ка­си.



а)



б)

7.8-расм. Мантиқий микро-
схеманинг иш режими:
а — фаза ўзгартмайдиган,
б — фаза ўзгарувчи (инверс).

нинг ишлаши шунча аниқ ва сифати юқори ҳисобланади.

Мантиқий микросхема-лар жуда кўп параметрлар орқали характерланадн. Улар статик ва динамик параметрларга ажратилади. Статик параметрлар мантиқий микросхеманинг статик иш режимини ифодаласа, динамик параметрлар унинг қайта уланиш режимини характерлайди.

Мантиқий схеманинг статик параметрлари узатиш характеристикасидан топилади. 7.8-расмда кўрсатилган. Кириш кучланишининг чиқиш кучланиши кескин ўзгарадиган қиймати U_n қайта уланиш остонаси (чегараси) дейилади. Реал элементларда у сакраш билан бўлмайди (пунктир чизиқ). Чиқиш кучланишининг ўзгариши кириш кучланиши-

нинг U_n^0 қийматидан бошланиб, U_n^1 қийматида тугайди. $U_n^1 - U_n^0 = \Delta U_n$ кучланишнинг ноаниқлик соҳаси деб аталади. У транзисторнинг тўйиниш режимидан кесиш режимга ва аксинча, ўтишига тўғри келади. Бунда ҳосил бўладиган чиқиш кучланишининг ўзгариши $\Delta U_n = U^1 - U^0$ — мантиқий ўтиш (сакраш) деб аталади.

Мантиқий элементнинг статик ҳолатида бошланғич ишчи нуқта узатиш (амплитудавий) характеристикасининг горизонтал қисмида (мантиқий «1» ёки «0») жойлашади. Унинг тутган ўрни кириш ва чиқиш кучланишларининг бошланғич қийматини ифодалайди. Бу $U_{m2} = U_{m1}$ тўғри чизиқнинг (бир элементнинг чиқиши иккинчисининг киришига уланган бўлгани учун) характеристиканинг горизонтал қисми билан кесишган нуқта-сига тўғри келади.

Реал шаронтда барча мантиқий элементлар ташқи зарарли таъсирлар остида ишлайди ва иш турғунлиги

бузилади. Уни характерлаш учун чиқиш кучланишининг сатҳи ўзгармай қоладиган энг катта ташқи таъсирнинг мусбат (U^+) ва манфий (U^-) кучланиши киритилади:

$$U^+ = U_n^0 - U^0 \text{ ва } U^- = U^1 - U_n^1.$$

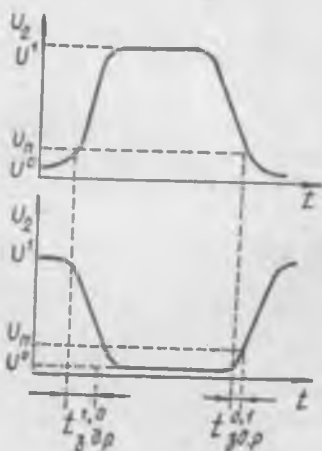
Бундан $U^+ + U^- = \Delta U_{\wedge} - \Delta U_n$ келиб чиқади. Бинобарин, мантиқий схеманинг ташқи таъсирга чидамлилигини ошириш учун ноаниқлик соҳасини кичрайтириш ыз мантиқий ўтиш кучланиши $\Delta U_{\wedge}$ ни ошириш керак экан.

Одатда бир мантиқий элемент чиқишига кейинги элементнинг бир нечта кириши уланади. Уларнинг бир-вақтда нечта бўлиши мумкинлиги тармоқланиш коэффициенти (K_T) орқали характерланади. Уни микро-схеманинг юк қўйилиш қобилияти деб аталади.

Мантиқий микросхема-нинг киришлари нечта бўлиши умумий нагрузка остида ишлайдиган транзисторлар (кетма-кет ёки параллель уланган) сонига боғлиқ. У бирлашиш коэффициенти (K_6) деган коэффициент орқали характерланади. Кириш бўйича бирлашиш коэффициенти деганда мантиқий функция амалга ошириладиган киришлар сони тушунилади.

Мантиқий элемент бирор амални бажариши учун маълум вақт талаб қилинади. Унинг давомийлиги мантиқий элементдаги транзисторли калитнинг инерцияси билан ифодаланади. Бу вақт қанча қисқа бўлса, бирлик вақт ичида бажариладиган амаллар сони шунча кўп бўлади. Мантиқий элементнинг бу хусусияти динамик параметрлар орқали ифодаланади. Улар қуйидагилардан иборат:

- $t_{0.1}$ — мантиқий «0» ҳолатдан мантиқий «1» ҳолатга ўтиш вақти;
- $t_{зд.р}$ — микросхема узилганда (ўчирилганда) сигнал тарқалишининг кечикиш вақти;



7.9- расм. Микросхемани узиш ва улашда сигнал тарқалишининг кечикиш вақтини аниқлаш диаграммаси.

- $t_{1.0}$ — мантиқий «1» ҳолатдан мантиқий «0» ҳолатга ўтиш вақти;
 $t_{ад.р}^{1.0}$ — микросхема уланганда сигнал тарқалишининг кечикиш вақти;
 $t_{ад.р.фрт}$ — сигнал тарқалишининг ўртача кечикиш вақти.

Бу параметрлар мантиқий микросхеманинг кириш ва чиқиш сигналларини солиштириш йўли билан аниқланади. У 7.9-расмда кўрсатилган. Унда $t_{ад.р}^{0.1}$ ва $t_{ад.р}^{1.0}$ катталиклар U_n остонавий кучланишга нисбатан аниқланган. Улар кириш кучланишининг ярмига нисбатан ҳам аниқланади. Сигнал тарқалишининг ўртача кечикиш вақти $t_{ад.р.фрт} = \frac{1}{2} (t_{ад.р}^{1.0} + t_{ад.р}^{0.1})$ мантиқий элементнинг тезкорлигини характерлайди. Унинг катталигига қараб мантиқий микросхемалар ўта тезкор ($t_{ад.р.фрт} < 10$ нс), тезкор (10 нс $< t_{ад.р.фрт} < 30$ нс), ўрта тезкор (30 нс $< t_{ад.р.фрт} < 300$ нс), кичик тезкор ($t_{ад.р.фрт} > 300$ нс) турларга ажратилади.

Мантиқий микросхемани характерловчи катталиклардан яна бири ўртача истеъмол қувватидир:

$$P_{фрт} = \frac{1}{2}(P^0 + P^1)$$

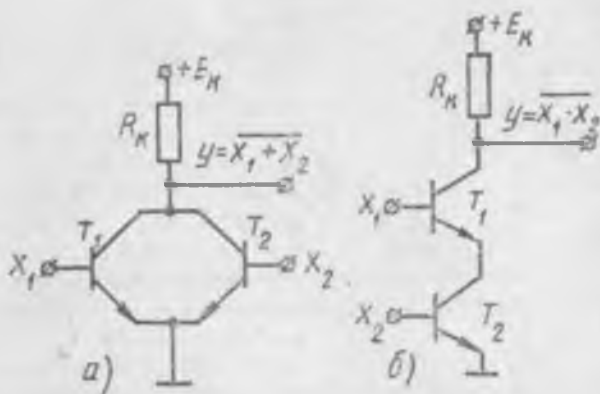
Унда P^0 ва P^1 , мос равишда, мантиқий «0» ва «1» ҳолатлардаги қувватлар.

Ўртача истеъмол қувватининг катталигига қараб мантиқий микросхемалар бақувват (30 мВт $< P_{фрт} < 300$ мВт), ўрта қувватли (3 мВт $< P_{фрт} < 30$ мВт) камқувватли ($0,3$ мВт $< P_{фрт} < 3$ мВт), микроваттли (1 мкВт $< P_{фрт} < 300$ мкВт), нановаттли ($P_{фрт} < 1$ мкВт) турларга ажратилади.

Қўрилган параметрлардан ташқари мантиқий микросхемалар яна кўп хизмат қилиш ўрни, шароити каби ҳолатларни ҳисобга оладиган параметрлар билан ҳам характерланади.

7.7. ТЛНС, РТЛ, РЕТЛ турдаги мантиқий схемалар

Транзисторли мантиқ микросхемалари ичида энг бошланғичи ва соддаси ТЛНС (ББТМ)—*бевосита боғланишли транзисторли мантиқий схемадир*. Унда ҳар бир мантиқий элементнинг чиқиши кейингисининг кириши билан бевосита уланган бўлади. Бу схеманинг харак-



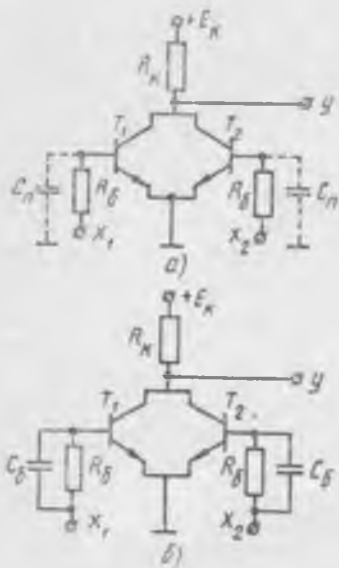
7.10- расм. Бевосита Согланишли транзисторли мантиқ схемаси; а — ЕКИ- ИСК амали учун, б — ВА- ИСК амали учун.

терли белгиси параллель ёки кетма-кет уланган транзисторларнинг коллектор нагрукасининг умумий бўлишидир (7.10- расм).

Транзисторлар параллель уланган схемада мусбат мантиқ учун ЕКИ—ИУҚ амали, кетма-кет уланган схемада эса, ВА — ИУҚ амали бажарилади. Манфий мантиқ бўлганда эса, амалларнинг ўрни алмашинади. Ҳақиқатан ҳам транзисторлар параллель уланган ҳолда (7.10 а- расм) кириш сигнали «О» мантиққа мос U^0 кучланишга тенг бўлса, транзисторлар ёпиқ бўлиб, чиқиш кучланиши юқори сатҳли («1» мантиқ) кучланишга эга бўлади. Агар киришлардан бирига «1» мантиққа мос юқори сатҳли U^1 кучланиш берилса, транзистор очилиб тўйиниш режимига ўтади. Натижада чиқиш кучланиши тўйиниш кучланишигача камаяди ($U^0 = U_{KT}$), чунки $U_2 = E_k - I_k \cdot R_k$ га тенг.

Манфий мантиққа ўтилганда, яъни киришга манфий қутбли сигнал берилганда, чиқиш кучланишининг «1» мантиқли ҳоли транзисторларнинг ёпиқ ҳолига тўғри келиши учун иккала киришга «О» сатҳли кучланиш қўйилган бўлиши керак.

Транзисторлар кетма-кет уланган схемада (7.10, б- расм) чиқиш кучланиши «1» сатҳдан «О» сатҳга ўтиши учун иккала киришга бир вақтда юқори («1») сатҳли кучланиш таъсир этиши ва у транзисторларни тўйиниш



7.11- расм. РТЛ (а) ва РЕТЛ (б) турдаги транзисторли мантиқ схемаси.

ҳолатига ўтказиш учун етарли бўлиши керак. Бево-сита боғланишли транзис-торли мантиқий схеманинг асосий камчилиги тран-зисторларда база токла-рининг тенг тақсимлан-маслигидир. Бунга сабаб транзисторлар кириш харак-теристикаларининг бир хил бўлмаслиги ҳисобланади. Базаларга бир хил кучла-ниш таъсир этса ҳам, база тоқларининг қиймати бир-дай бўлмайди. Бирор тран-зистор базасида ток кўпроқ тутилиб қолса, бошқа база-ларнинг токи транзисторни тўйиниш режимига ўтиши учун етарли бўлмай қолади. Натижада мантиқий эле-ментларнинг нотўғри ишла-ши вужудга келади.

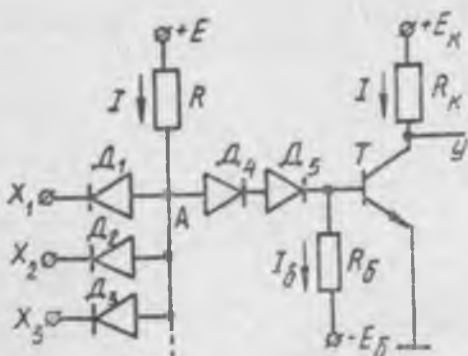
Параллель уланган ба-заларда токнинг тенг тақсимланишини вужудга келти-риш учун транзисторларнинг база занжирига қўшимча R_6 резистор уланади (7.11, а-расм). Бунда РТЛ (РБТМ)—резистор боғланишли транзисторли мантиқ схемаси ҳосил бўлади. Унинг ишлаш услуби бево-сита боғланишли транзисторли мантиқ схемасиникидан фарқ қилмайди. Лекин унинг тезкорлиги су-ст бўлади. Бунга транзисторларнинг база — эмиттер оралиғида ҳосил бў-ладиган зарарли сифимлар сабаб бўлади. У 7.11, а- расм-да пунктир чизиқ билан кўрсатилган. Кириш сигнали таъсир этганда C_n зарарли конденсатор R_6 резистор ор-қали зарядлана бошлайди. Агар заряд занжирининг вақт доимийси кириш сигналининг давом этиш вақтидан кат-та бўлиб қолса, у сигнал шаклининг бузилишига, тран-зистор очилиш муддатининг узайишига ва схеманинг тезкорлиги пасайишига олиб келади. Бу камчиликлар-дан қутулиш учун R_6 резисторлар C_n конденсаторлар билан шунтланади. (7.11 б- расм). Бунда ҳосил бўлади-ган схема РЕТЛ (РСБТМ)—резистив — сифим боғла-нишли транзисторли мантиқий схема деб аталади. Ки-

ритилган шунтловчи C_6 конденсаторлар тезлатгич конденсатор дейилади. Қайта уланиш (кучланиш сакраши) юз берганда улар R_6 резисторларни шунтлайди, яъни қисқа туташтириб таъсирини йўқотади. Шунинг учун C_6 зарарли сифмларнинг зарядланиш вақт доимийси кескин кичраяди. Натижада транзисторларнинг ёпиқ ҳолатдан очиқ ҳолатга ва аксинча, ўтиш вақти етарлича қисқаради.

7.8. Диод боғланишли транзисторли мантиқий схема

Диод боғланишли транзисторли мантиқий (ДТЛ) схеманинг содда тури 7.12- расмда кўрсатилган. У иккита мантиқий схемадан ташкил топган. Уларнинг биринчиси D_1, D_2, D_3 диодлар ва R резистордан ташкил топган бўлиб, кўпайтириш (ВА) амалини бажарса, иккинчиси инкор (ИЎҚ) амалини бажарадиган Т транзисторда тузилган инвертордир. Бинобарин ДТЛ ВА-ИЎҚ амалини бажарадиган мантиқий схема экан. Схемадаги D_4 ва D_5 диодлар мантиқий амал бажармайди. Улар Т транзисторнинг базасида силжитиш кучланишини ҳосил қилиш учун хизмат қилади ва силжитиш диодлари деб аталади.

Агар X_1, X_2, X_3 киришлардаги кучланиш мантиқий «О» (U^0) га тенг бўлса, D_1, D_2 ва D_3 диодлар очиқ бўлиб, Е манбанинг тўлиқ токи I улардан ўтади. Чунки D_4 ва D_5 силжитиш диодларидан деярли ток ўтмайди. Сабаби уларнинг қаршилиги R_6 резистор билан бирга



7.12- расм. ДТЛ турдаги мантиқий схема.

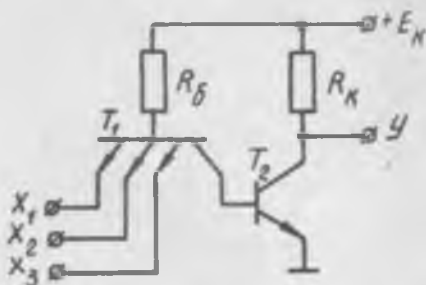
очиқ диоднинг қаршилигидан етарлича катта бўлади. Шунинг учун «Т» транзистор тўлиқ ёпиқ ҳолатда туради. (E_6 манба база — эмиттер ўтишини ёпади). Шунинг учун чиқиш кучланиши E_k манба кучланишига тенг ($I_k = 0$), яъни мантиқий U^1 кучланиш қийматига эга.

Агар барча киришларга юқори сатҳли U^1 кучланиш бир вақтда таъсир этса, уччала кириш диоди ёпилади ва E манбанинг токи D_4 ва D_5 диодлар орқали R_6 резисторга, яъни база занжирига ўтади. R_6 резистордаги потенциал тушуви база — эмиттер оралиғига тўғри йўналишдаги кучланишни ҳосил қилади ва $U_{k3} \gg |E_6|$ бўлганда Т транзистор очилиб, тўйиниш режимига ўтади. Натижада I_k коллектор токи бирдан ортади ва R_k резистордаги потенциал тушуви чиқиш кучланишини мантиқий «О» гача (U^0 кучланишгача) камайтиради. Бунда киришлардан бирортасига U^0 кучланиш таъсир этса, мос диод очилиб, уччала диод очиқ бўлгандаги ҳол такрорланади ва чиқиш кучланиши U^1 қийматга эришади. Шунини айтиш керакки, қўрилган схема катта бирлашиш коэффициентига ($K_6 \approx 8 \div 10$), етарлича юқори мантиқий ўтиш ΔU_{Λ} га ва чиқиш кучланишининг турғунлигига эга. Лекин чиқиш қаршилиги иш давомида тез ўзгаради: транзистор ёпиқ бўлганда катта, очилганда — кичик бўлади. Бу унинг нагрузкага чидаш қобилияти — тармоқланиш коэффициенти (K_1) ни кичирайтиради. Ундан қўтилиш учун мураккаб инверторли схемага ўтилади.

7.9. Транзистор боғланишли транзисторли мантиқий схема

Транзистор боғланишли транзисторли мантиқий схема — ТТЛ (ТБТМ) диод боғланишли (ДТЛ) схемадаги (7.12- расм) диодларни транзисторнинг база — эмиттер ўтиши билан алмаштириш йўли билан ҳосил қилинади. Бунда интеграл кўринишда жорий қилинган кўп эмиттерли транзистордан фойдаланиш мақсадга мувофиқ бўлади. Бундан ташқари, D_4 ва D_5 силжитиш диодлари тушириб қолдирилиб, мантиқий схемалар бевосита уланади. Бу мантиқий элементларнинг ўлчамини кичирайтириш, интегралланиш даражасини ошириш имконини беради.

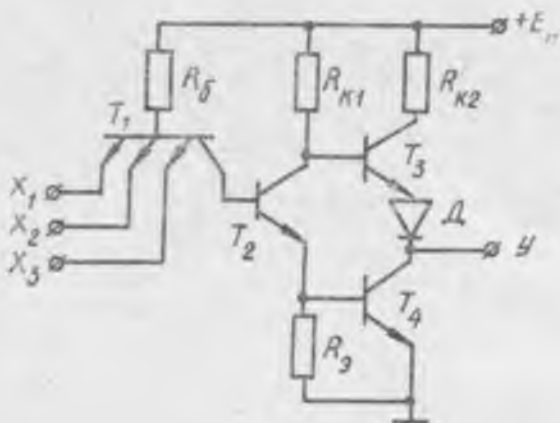
7.13- расмда содда инверторли ТТЛ (ТБТМ) нинг схемаси кўрсатилган. Унда T_1 кўп эмиттерли транзисторнинг эмиттер ўтишлари кириш диодлари, коллектор ўтиши эса, силжитиш диодлари вазифасини бажаради. Демак, T_1 транзистор мантиқий кўпайтириш (ВА) амалини ба-



7.13- расм. Содда инверторли ТТЛ схемаси.

жарса, T_2 транзистор инкор (инверсия) — ИУҚ амалини бажаради, яъни схемада ВА — ИУҚ мантиқий амал жорий қилинади. Агар схема киришидаги сигнал кучланиши, яъни T_1 транзисторнинг эмиттер ўтишларидаги кучланиш $U^0 = U_{KT}$ га тенг бўлса, бу ўтишлар тўғри йўналишда уланган бўлади ва T_1 транзистордан етарли қийматдаги I_{B1} база токи ўтади. U транзисторнинг тўйиниш ҳолатини таъминлаб туради. Бунда T_2 транзисторнинг база кучланиши $U_{B2} < U_{B2T}$ бўлгани учун у ёпиқ бўлади. (T_1 транзисторнинг коллектор токи $I_{K1} = I_{B1}$ бўлиб, ҳисобга олинмаслик даражада кичик). Шунинг учун чиқиш кучланиш $U_2 = U^1$ бўлиб, «1» мантиққа тўғри келади ва схеманинг бу ҳолати киришларнинг биттасидаги кучланиш U^0 қийматда бўлганда ҳам сақланади. Схеманинг барча киришларидаги кучланиш бир вақтда орта бошлаб, оstonавий кучланиш U_n га етгач, T_2 транзисторнинг база кучланиши U_{B2T} қийматга эришади ва у очилади. Натнжада T_2 транзисторнинг база токи ортади ва E_K манба — R_B резистор — T_1 транзисторнинг коллектор ўтишидан тузилган занжир бўйича оқади. Бунда T_2 транзистор тўйиниш режимига ўтади. Кириш кучланишининг шундан кейинги ортиши T_1 транзисторнинг эмиттер ўтишларининг ёпилишига олиб келади, яъни T_1 транзистор эмиттер ўтишига тескари, коллектор ўтишига — тўғри йўналишда кучланиш уланган бўлиб қолади. Чиқиш кучланиши $U_2 = U^0$ бўлиб, мантиқий «0» ҳолат вужудга келади.

Содда инверторли схеманинг асосий афзаллиги тезкорлигининг юқорилигидир. У T_1 транзисторнинг қайта



7.14- расм. Мураккаб инверторли
ТТЛ схемаси.

уланиш тезлиги билан белгиланади. Сабаби T_2 транзисторнинг ёпилишида унинг базасида тўпланадиган заряд T_1 транзистор орқали жуда тез тарқалади (камаяди).

Схеманинг асосий камчилиги зарарли таъсирларга берилувчанлиги (турғунмаслиги) ва тармоқланиш коэффициентининг кичиклигидир. Унинг турғунмаслиги T_2 транзисторнинг очилиш кучланиши кичик бўлиши билан тушунтирилади. Содда инверторли схеманинг бу камчиликлари мураккаб инверторли ТТЛ схемасига ўтиш билан йўқотилади. 7. 14- расмда унинг схемаси кўрсатилган. У ҳам содда инверторли ТТЛ схемасига ўхшаш ВА — ИУҚ амалини бажаради. Киришлардаги кучланиш мантиқий «О» га тўғри келса, T_1 кўп эмиттерли транзистор тўйиниш режимида, T_2 транзистор эса, ёпиқ ҳолатда бўлади. Бунда T_4 транзистор ҳам ёпиқ, чунки R_3 резистордан ток ўтмайди ва база кучланиши $U_{б1} = 0$. T_3 транзисторнинг базаси $R_{к1}$ резистор орқали $E_к$ манбага уланган бўлгани учун у очиқ бўлиб, эмиттер қайтаргичи сифатида ишлайди. Бунга сабаб $R_{к2}$ резистор қаршилигининг етарлича кичик олинганидир. T_3 транзистор ва D диод орқали мантиқий элементнинг нагрузка токи $I_n = I_{к3}$ ўтиб туради. Чнқиш кучланиши $E_к$ манба кучланишидан $I_{б3}$ токнинг $R_{к1}$ резистордаги потенциал тушувини, T_3 транзисторнинг база — эмиттер ($U_{бн}$) кучланишини ва D диоддаги кучланиш тушувини

ни айрилганига тенг бўлиб, сон жихатдан $U_2 = U_1$ қийматга тўғри келади, яъни мантиқий «I» ҳолатда бўлади.

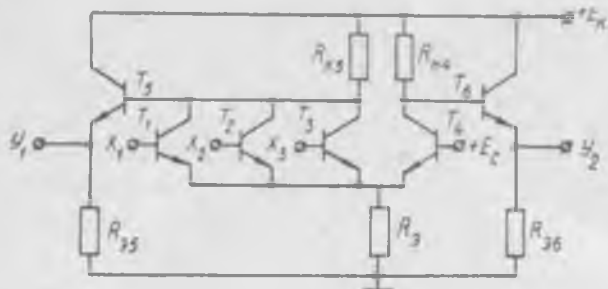
Агар киришлардаги кучланиш орта бошласа, T_2 транзисторнинг база потенциалли кўтарила бошлайди. $U_1 = U_n^0$ бўлгач, T_2 транзистор очилади ва R_k , ва R_b резисторлардан I_{k_2} ток ўтади. У T_3 транзисторнинг база токининг камайишига, кучланишининг ортишига олиб келади. Натижада чиқиш кучланиши камая бошлайди.

R_b резистордаги потенциал тушуви $U_{R_b} < U_{бэт}$ қийматга эришгунча T_4 транзистор ёпиқ туради ва у $U_1 = U_n$ бўлгунча давом этади. Шундан кейин T_4 транзистор очилади ва кириш кучланишининг янада ортиши билан T_2 ва T_4 транзисторлар тўйинишга, T_1 транзистор эса, қайта улаишга ўтади. Шундан кейин схема чиқишига мантиқий «O» ҳолат тикланади.

7.10. Эмиттер боғланишли транзисторли мантиқий схема

Юқорнда кўрилган мантиқий схемаларда очиқ транзисторлар ҳамма вақт тўйиниш режимида ишлайди. Шунинг учун уларнинг база ва коллектор қатламларнда етарлича кўпзаряд тўпланади. Транзистор ёпиқ ҳолатга ўтишида бу зарядлар тарқатилиши керак. Бунинг учун қўшимча вақт талаб қилинадик, у мантиқий схеманинг тезкорлигини камайтиради. Мантиқий схемаларнинг бу камчилигидан қутилиш, яъни тезкорлигини ошириш учун мантиқий схемага ток қайта улагичи (переключа-тели) киритилади. Уни *эмиттер боғланишли транзисторли мантиқий схема* (ТЛЭС) ёки *эмиттер боғланишли мантиқий схема* (ЭСЛ) деб аталади. Унинг асосий белгиси шуки, очиқ транзисторлар тўйиниш режимига эмас, балки кучайтириш (тўйиниш режимига яқин қийматли) режимида ишлайди.

7.15-расмда энг содда эмиттер боғланишли транзисторли мантиқий схема тасвирланган. Унда T_1 — T_3 транзисторлар ток қайта улагичининг бир елкасини, T_4 транзистор эса, унинг иккинчи елкасини ташкил этади. Чиқиш кучланишлари T_5 ва T_6 транзисторларда тузилган эмиттер қайтаргичи орқали олинади. Улар чиқишга бошқа мантиқий элементларнинг улаш имкониятини оширади.



7.15- расм. Эмиттер боғланишли транзисторли мантикий схема.

T_4 транзистор базасига E_c манба уланган. У таянч кучланиши деб аталади ва T_4 транзисторнинг тўйинмаган ҳолда, яъни кучайтириш режимда ишлашини таъминлайди. Бошланғич ҳолда киришлардаги кучланиш $U_1 = U^0 < E_c$ бўлса, T_1 , T_2 ва T_3 транзисторлар ёпиқ, T_4 транзистор эса, очиқ бўлади. Шунинг учун манбадан келадиган ток тўлиқ T_4 транзистордан ўтади. Бу токнинг катталиги T_4 транзисторнинг очиқ ҳолатида тўйиниш режимига яқин қийматда ишлайдиган қилиб танланади ($U_{кб} = 0$). T_1 — T_3 транзисторлар берк бўлгани учун T_5 транзисторнинг базасига уларнинг коллектор кучланишига тенг юқорн кучланиш қўйилган бўлади. Шунинг учун T_5 транзистор очиқ бўлиб, ундан катта миқдордаги ток ўтиб туради. Бу токнинг $R_{к3}$ резисторда ҳосил қилган потенциал тушуви чиқиш кучланишини ифодалагани учун U_2 чиқишда U^1 кучланиш («1» сатҳ) ҳосил бўлади.

Агар киришлардан бирортасига, масалан, T_1 транзисторга $U_1 = U^1 > E_c$ кучланиш таъсир этса, у очилади ва манба токи тўлиқ ундан ўтади; натижада $R_{к3}$ резистордаги потенциал тушуви ҳисобига T_4 транзистор ёпилади, чунки эмиттер потенциали база потенциали E_c дан юқори бўлиб қолади. Бундан ташқари, $R_{к3}$ резистордаги потенциал тушуви ортиб, T_5 транзисторнинг база кучланишини кичрайтира бошлайди. Бу T_5 транзисторнинг ёпилишига, U_1 чиқишдаги кучланишнинг мантикий «0» гача камайишига олиб келади: $U_2 = U^0$.

U_2 чиқишдаги кучланиш ёпиқ T_4 транзисторнинг коллектори орқали олингани учун мантикий «1» қийматда ($U_2 = U^1$) бўлади.

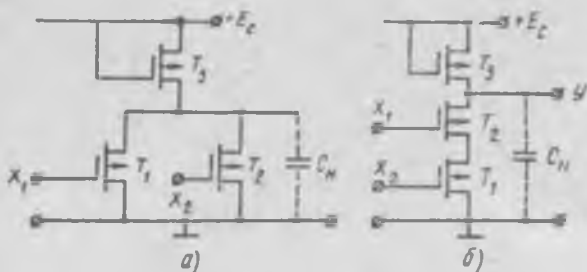
Шундай қилиб, $У_1$ чиқиш орқали бажарилган мантиқий ЕКИ — ИҶҚ амали олинса, $У_2$ чиқиш орқали — ЕКИ амали олинган. Схеманинг иш сифатини яхшилаш учун ТЛЭС ларнинг мураккаб схемаларига ўтилади. Масалан, манбанинг мусбат қутби ерга уланган схемаларда ташқи зарарли таъсирларга чидамлилиқ (схеманинг турғунлиги) юқори бўлади. Кириш сигнали амплитудаси кичикроқ қилиб олинади ва бошқалар.

7.11. Униполяр транзисторда тузилган транзисторли мантиқий схемалар

Биполяр транзисторлардан фарқли, униполяр транзисторнинг кириш ва чиқиш қаршиликлари етарлича катта қийматга эга. Бу, бир томондан, униполяр транзисторли мантиқий схеманинг боғланиш занжирларида конденсатор, резистор, диод каби элементларни ишлатмаслик, иккинчи томондан, кўпроқ сондаги мантиқий элементларни бир-бирига туташтириш, яъни мантиқий схеманинг тармоқланиш коэффициентини орттириш имконини беради. Ундан ташқари, мантиқий схемаларнинг нагрузкаси бўлиб ҳам униполяр транзистор хизмат қилади. Буларнинг барчаси мантиқий интеграл микросхема яшаш технологиясини соддалаштиради ва интегралланиш даражасини оширади.

Униполяр транзисторли мантиқий схемаларда МДП — таркибли ёки қўшма (комплементар) таркибли (p ва n каналли қўшалок) транзисторлардан фойдаланилади. МДП — таркибли транзисторда тузилган мантиқий схемалар МДПТЛ мантиқий схема деб, қўшма транзисторли мантиқий схема КМДПТЛ мантиқий схема деб аталади. Уларда мантиқий элементлар n — каналли МДП — таркибли транзисторларда тузилади, чунки улар p — каналли транзисторларга нисбатан юқорироқ тезкорликка эга бўлади.

Кремнийли микросхемаларни ишлаб чиқаришда диэлектрик сифатида кремний оксиди (SiO_2) ишлатилгани учун униполяр транзисторли мантиқий схема МОПТЛ ёки КМОПТЛ мантиқий схема деб аталади. Униполяр транзисторли мантиқий схемаларда бошқарувчи транзисторлар кетма-кет ва параллель уланиши мумкин. Транзисторлари параллель уланган мантиқий схемалар ЕКИ — ИҶҚ амалини, кетма-кет уланганлари эса, ВА — ИҶҚ амалини бажариш учун хизмат қилади.



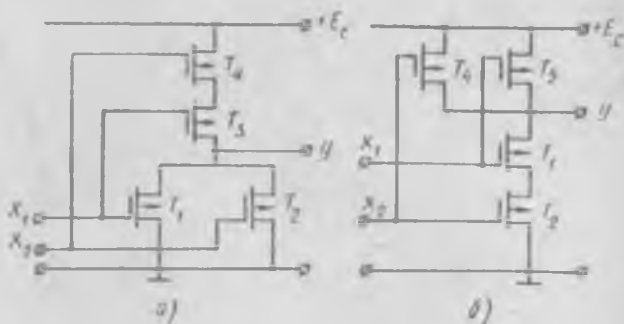
7.16-расм. МДП транзисторда тузилган мантиқий схемалар: а — параллел (ЁКИ-ЙЎҚ), б — кетма-кет (ВА-ЙЎҚ).

7.16-расмда содалаштирилган МДП транзистор таркибли мантиқий схема тасвирланган. Унда T_1 ва T_2 транзисторлар мантиқий элемент, T_3 транзистор эса, нагрузка резистори вазифасини бажаради. Мантиқий элементлар параллель уланган ҳолда (7.16 а-расм) бирор транзисторнинг очилиши нагрузкадан ўтувчи токнинг ҳосил бўлишига ва чиқиш кучланишининг сатҳи пасайишига олиб келса, кетма-кет схемада (7.16 б-расм) барча мантиқий транзисторларнинг очилиши шарт.

7.16 а-расмда кўрсатилган схемада мантиқий транзисторларга берилган кучланиш затвор кучланишининг оstonавий қиймати $U_{зп}$ дан кичик бўлса ($U_1 = U^0 < U_{зп}$), T_1 ва T_2 транзисторлар ёпиқ бўлади ($U_{зп}$ — канал ҳосил бўладиган кучланишдир). Сток токлари нолга тенг бўлгани учун T_3 транзисторнинг сток токи ҳам нолга тенг бўлиб, чиқиш кучланиши E_c қийматга тенг бўлади. Бу мантиқий «1» ҳолатга ($U_2 = U^1$) тўғри келади.

Агар киришлардан бирортасига затворнинг оstonавий кучланиши $U_{зп}$ дан каттароқ ($U_1 = U^1$) кучланиш берилса, мос мантиқий транзистор очилади. Унинг сток токи таъсирида сток кучланиши оstonавий кучланишдан кичикроқ қийматга эришади. У мантиқий «0», яъни U^0 кучланишга тўғри келади.

Шуни айтиш керакки, МДП — транзисторли мантиқий схемаларнинг тезкорлигига схеманинг зарарли чиқиш сифими C_n кучли таъсир этади. Нагрузка элементларининг ортиши билан бу сифимнинг зарядланиш вақт доимийси ортади ва схеманинг тезкорлигини камайтиради.



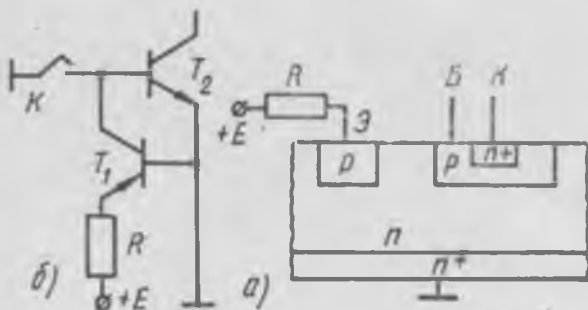
7.17- расм. Комплементар транзисторли мантиқий схемалар:

a — параллел (ЕКИ- ПЎҚ), *б* — кетма- кет (ВА- ЙЎҚ).

Комплементар транзисторли мантиқий схемаларда каналнинг бир тур ўтказувчанликли транзисторлари параллель уланганда иккинчи тур ўтказувчанликка эгалари кетма-кет уланади. Мантиқий транзисторлари параллель уланган схеманинг нагрузкаси кетма-кет уланган транзисторлардан ташкил топади ва ЕКИ-ПЎҚ амалини бажаради. Аксинча, мантиқий элементлари кетма-кет, нагрузкаси параллель уланган транзисторлардан ташкил топган схемада ВА-ЙЎҚ амали бажарилади. Улар 7.17- расмда кўрсатилган.

Агар мантиқий транзисторлари параллель схеманинг киришларига затвор кучланишининг оstonавий қиймати U_{3n} (n — каналли транзистор учун) дан кичик кучланиш берилса, кириш транзисторларни T_1 ва T_2 ёпиқ, нагрузка транзисторларни T_3 ва T_4 очиқ бўлади. Лекин очиқ транзисторлардан ўтадиган ток жуда кичик бўлгани учун уларнинг p — каналда ҳосил қиладиган потенциал тушувини ҳисобга олмаслик мумкин. Шунинг учун чиқиш кучланиши E_c тартибида бўлади ва мантиқий «1» ҳолатни ифодалайди.

Агар киришлардан бирига, масалан, X_1 га U_{3n} дан катта ($U_1 = U^1$) кучланиш берилса, T_1 транзистор очилади, лекин T_3 транзистор ёпилади. T_3 транзисторнинг қолдиқ токи T_1 транзисторнинг каналдан ўтади ва унда ҳисобга олмаслик мумкин миқдорда кучланиш тушуви ҳосил қиладн. Шунинг учун чиқиш кучланиши нолгача камаяди, яъни мантиқий ноль ҳолат ($U_2 = U^0$)



ҳосил бўлади. Бу схемадаги кучланиш сакраши (ўзгариши) $\Delta U_n \simeq E_c$ га тенг бўлади. Шунинг учун схема катта турғунликка эришади.

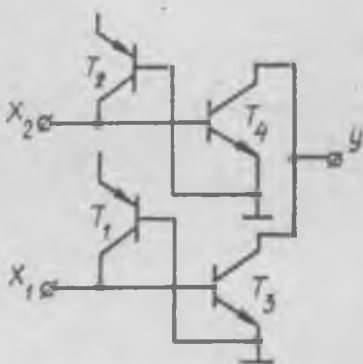
И¹²Л элементнинг таркибий (а) ва эквивалент схемаси 7.18-расмда кўрсатилган. Эквивалент схемадаги $p-n-p$ турдаги T_1 транзистор инжектор (кириткич), T_2 $p-n-p$ транзистор эса, инвертор бўлиб ҳисобланади. Умумий p -қатлам $p-n-p$ транзисторнинг базаси ва $p-n-p$ транзисторнинг эмиттери бўлиб хизмат қилади (умумий сим—«ер» га уланади). $p-n-p$ транзистор билан $p-n-p$ транзисторнинг базаси умумий қатламни ташкил қилади.

унга етиб келади. Улар коллектор ўтишидан чиқиб T_2 инверторнинг p — базасига тушади. Кавакларнинг инвертор базасига йўналган бу диффузияси доимий бўлиб, киришдан бериладиган таъсирга боғлиқ эмас.

Агар K калит ёпиқ бўлса, T_2 транзисторнинг базасидаги кучланиш $U_1 = U^0$ бўлади ва унга келадиган зарядларнинг ҳаммаси ерга (манфий қутбга) ўтиб кетади. T_2 транзисторнинг коллектор занжиридан ток ўтмайди. Бу коллектор занжирининг узук ҳолатига эквивалент бўлиб, чиқиш кучланиши мантиқий «1» ҳолатда туради: $U_2 = U^1$.

Агар калит узилса, $U_1 = U^1$ бўлиб, каваклар T_2 транзисторнинг базасида туплана бошлайди. Натижада унинг база потенциаллари кўтарилиб, коллектор ва эмиттер ўтишларининг кучланиши камаяди. Бу уларнинг очилгунича давом этади. Шундан кейин T_2 транзисторнинг коллектор занжиридан ток ўта бошлайди ва коллектор — эмиттер оралиғидаги кучланишни нолгача камайтиради, яъни транзистор қисқа туташган ҳолатга ўтади. Шунинг учун чиқиш кучланиши мантиқий «0» ҳолатни ифода қилади ($U_2 = U^0$).

Шундай қилиб, кўрилган элемент электрон калит вазифасини бажаради ва ўзига ўхшаш элементни бошқариш учун хизмат қилиши мумкин. Масалан, 7.19-расмда И²Л элементдан иккитаси ўзаро параллель уланган ҳол кўрсатилган. У ЕКИ—ИУҚ амалини бажариш учун хизмат қилади. X_1 ва X_2 киришларга мантиқий «0» ҳолатга тўғри келадиган кучланиш $U_1 = U^0$ берилса, T_3 ва T_4 транзисторларнинг коллекторларидаги кучланиш мантиқий «1» ҳолатни ($U_2 = U^1$) ифода қилади. Агар киришлардан бирортасига ёки иккаласига мантиқий «1» қийматли ($U_1 = U^1$) кучланиш таъсир этса, коллектор кучланиши мантиқий «0» қийматга ($U_2 = U^0$) ўтади.



7.19-расм. И²Л элементда тузилган ЕКИ—ИУҚ амалини бажарувчи мантиқий схема.

7.12. Мантиқий элементларда тузилган триггерлар

Интеграл технология ва мантиқий алгебра усулларидан фойдаланиш мантиқий элементларда тузилган турли хил триггерларни яратиш имконини берди. Улар бир-биридан бошқариш занжирининг тузилиши ва иш режимлари билан фарқ қилади.

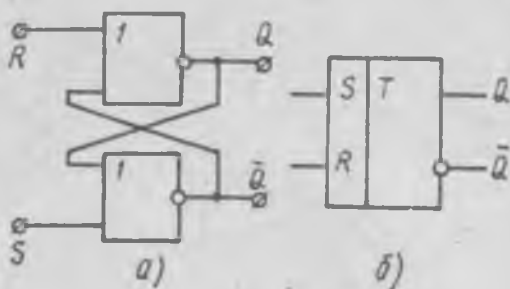
Олдинги саҳифаларда қўрилган мантиқий система-лардан триггерларнинг асосий фарқи шуки, триггерлар хотирага эга қўрилмадир. Бу триггернинг иккала иш ҳолатининг турғун бўлиши билан характерланади. Шунга қўра ҳар бир триггер бошқариш занжири ва хотира қўрилмасига ажратилади. Бошқариш занжири кириш сигналларини санаш ва хотирада сақлаш учун ўзгартиб беради. Хотира қўрилмаси иккита елкадан ташкил топади. Улар сигналларни истаганча узоқ муддат сақлаш учун хизмат қилади. Ҳар бир елкада бир вақтда иккита сигнал сақланади. Улардан бири мантиқий «О» ни, иккинчиси — мантиқий «1» ни ифодалайди.

Информацияни хотирага ёзиш усулига қараб барча триггерлар асинхрон ва синхрон триггерларга ажратилади. Асинхрон триггерларда информация киришга сигнал таъсир этиши билан бир вақтда ёзила бошлайди. Синхрон триггерларда эса, у рухсат этувчи импульс таъсир этгандагина ёзнади.

ЁКИ-ПЎҚ ва ВА-ПЎҚ мантиқий элементларда тузилган триггерларнинг айрим турларини кўрайлик.

а. Асинхрон RS — триггер

7.20, а-расмда бевосита киришли RS — триггернинг таркибий схемаси ва схемада белгиланиши кўрсатилган. У иккита ЁКИ-ПЎҚ мантиқий элементда бирининг чиқиши иккинчисининг киришига бевосита улаш йўли билан ҳосил қилинган. Агар R ва S киришларга бир вақтда мантиқий нолга тўғри келадиган кучланиш ($U_1 = U_0$) таъсир этса, қўрилма турғун ҳолатлардан бирида, яъни мантиқий $Q=0$, $\bar{Q}=1$ ёки $Q=1$, $\bar{Q}=0$ да туради. Бунда биринчи ҳолат ($Q=0$ ва $\bar{Q}=1$) триггернинг *ноль ҳолати* дейилади. Триггернинг бир турғун ҳолатдан иккинчи турғун ҳолатга ўтказиш учун киришлардан биринга мантиқий «1» га тўғри келадиган кучланиш бериш керак. Агар S киришга мантиқий «1» кучланиш берилса



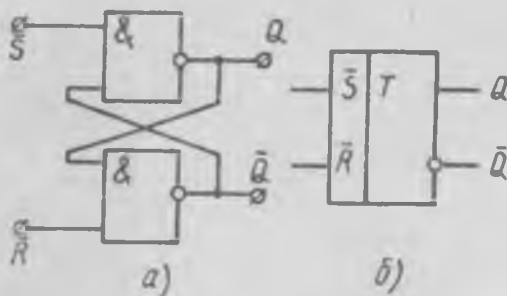
7.20- расм. ЕКИ-ЙЎҚ мантикий элементда тузилган асинхрон триггер, а — таркибий схемаси, б — белгиси.

($R=0$), фаза ўзгарувчи (инверс) $\bar{Q}$ чиқишда «О» мантиқли кучланиш ҳосил бўлади. У триггерни мантикий «1» ҳолатга ($Q=1$) ўтказди. Триггернинг бу ҳолати тургун бўлиб, кириш сигналининг таъсири тугагандан кейин ($S=0$) ҳам сақланади. Шунда R киришга мантикий «1» қийматли сигнал таъсир этса, триггер бошланғич ҳолатга қайтади: $Q=0$ ва $\bar{Q}=1$.

Триггернинг S кириши ҳолат ўрнатувчи, R кириш эса, бошланғич ҳолатга қайтарувчи деб аталади.

Шуни айтиш керакки, триггернинг киришларига бир вақтда «1» мантиқли сигнал бериш мумкин эмас. Бунда триггернинг ҳолати ноаниқ бўлиб қолади. Шунинг учун $S=1$, $R=1$ рухсат этилмайдиган бошқариш бўлади.

Агар 7.20 а-расмдаги схемада ЕКИ-ЙЎҚ мантикий элементлар ВА-ЙЎҚ элемент билан алмашти-

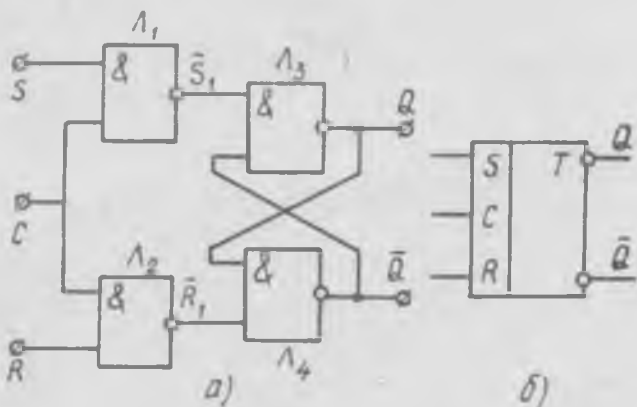


7.21- расм. ВА-ЙЎҚ мантикий элементда тузилган асинхрон триггер: а — таркибий схемаси, б — белгиси.

рилса, триггернинг хусусиятлари ўзгармайди. Фақат бунда бошқариш «О» мантиқли сигнал ёрдамида бўлиши керак. Бундай триггер фаза ўзгарган киришли (инверс киришли) RS — триггер дейилади. Унинг таркибий схемаси ва схемада белгиланиш 7.21- расмда кўрсатилган. Бу ҳолда рухсат этилмайдиган кириш сигнали комбинацияси бўлиб $\bar{S}=0, \bar{R}=0$ ҳисобланади. Чунки бунда $Q=\bar{Q}=1$ бўлиб қоладики, унинг бўлиши мумкин эмас.

6. Синхрон RS — триггер

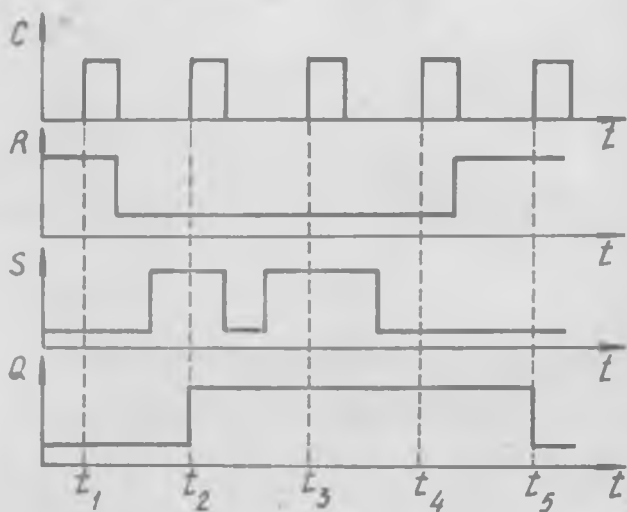
Мантикий элементда тузиладиган триггерлар бирор қийматли қайта уланиш (бошланғич ҳолатга қайтиш) вақти билан характерланади. Унинг давомийлиги мантикий элементлардан сигнал ўтишининг ўртача вақтига боғлиқ бўлиб, элементлар сони ортиши билан у ҳам ортиб боради. Бу вақт ичида чиқишдан олинadиган сигнал киришга берилган сигналга мос келмайди, яъни қалбаки бўлади. Бу ҳол информацияни қайта ишлаш қуролмасининг нотўғри ишлашига сабаб бўлади. Шунинг учун қурилмани чиқишда қалбаки сигнал бўлмаган ҳолда ишлайдиган қилинади. Бунинг учун триггер-



7.22- раом. Синхрон RS — триггер (а) ва унинг белгиси (б)

га маълум даврли етакчи импульс таъсир эттирилади. У триггерни фақат аниқ бир вақт моментларидагина ишга туширади. Бундай триггерлар *синхрон триггерлар*

деб аталади. Унинг таркибий схемаси 7.22 а-расмда кўрсатилган. Унда L_3 ва L_4 ВА-ИУҚ мантиқий элементларда тузилган RS — триггернинг киришига L_1 ва L_2 мантиқий элементлар орқали кириш сигнали берилади. L_1 ва L_2 мантиқий элементлар триггернинг синхрон иш режимини таъминлайди. С (вақт белгиловчи) киришга синхронловчи импульслар берилади. Киришларда «1» сатҳли сигнал бўлганда ($S=1$, $R=1$) С киришга синхронловчи импульс таъсир этсагина триггернинг қайта уланиши содир бўлади.



7.23-расм. Синхрон RS — триггернинг вақт диаграммаси.

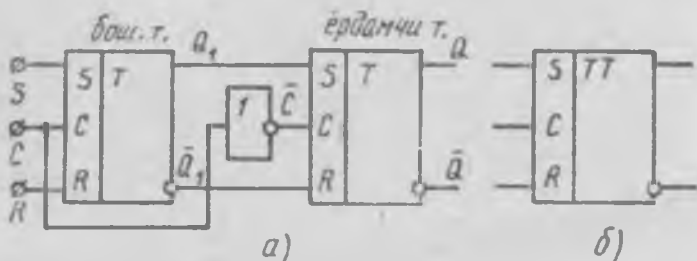
7.23-расмда синхрон RS — триггернинг вақт диаграммаси кўрсатилган. t_1 моментда система «0» ҳолатда бўлади. «1» ҳолатга ўтиш t_2 моментда кузатилади, t_3 моментда у «1» ҳолатга қайта уланмайди, чунки схемада бу ҳолат мавжуд. t_4 вақт momentiда киришларда $R=S=0$ ҳолат бўлгани учун система ўз ҳолатини яна сақлайди. Триггернинг ҳолатининг ўзгариши t_5 моментга тўғри келади, чунки бунда кириш $S=0$, $R=1$ мантиқий ҳолатга ўтади.

Синхрон триггерда ҳам кириш сигналнинг рухсат этилмайдиган комбинацияси мавжуд: $S=R=C=1$. Бун-

да ВА-ИУҚ элементларнинг тўғри чиқишларидаги мантиқ «О» бўлади ($Q=0$).

в. Икки тактли RS — триггер

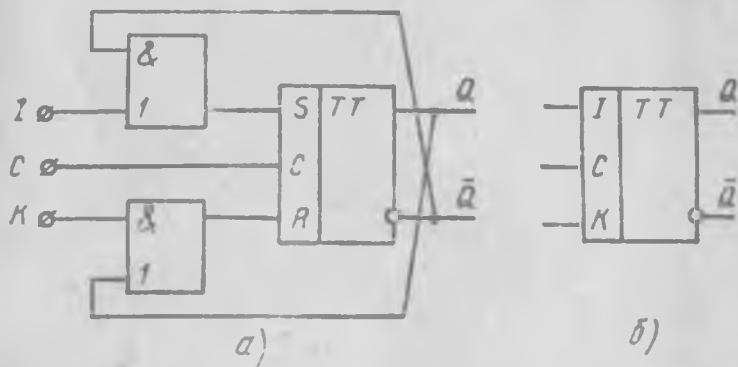
Кўп ҳолларда триггернинг ҳолати синхронловчи импульс таъсири давомида эмас, балки у тугагандан кейин ўзгариши талаб қилинади. Бошқача айтганда информация триггернинг чиқишида унинг киришлари ёпилгандан кейин пайдо бўлиши керак. Бундай қурилмага икки тактли RS — триггер мисол бўлади (7.24-расм). У иккита триггердан ташкил топади. Улардан бири бош (асосий) триггер бўлиб, етакчи вазифани бажаради. Иккинчиси эса, ёрдамчи триггер дейилади. Етакчи импульслар ёрдамчи триггерга инвертор орқали берилади ва триггерларнинг навбат билан ишлашини таъминлайди. Бунда бош триггер тўлиқ ёпилгач, ёрдамчи триггер очилиб, ишга тушиши керак. Уни тўлиқ амалга ошириш учун синхронловчи импульсларни ёрдамчи триггерга узатиш занжирида қўшимча тескари (ёпиш) силжитиши ҳосил қилинади.



7.24-расм. Икки тактли RS — триггер (а) ва унинг белгиси (б).

г. JK — триггер

Бу триггер универсал бўлиб, RS — триггердаги ноаниқлик, яъни рухсат этилмайдиган кириш сигнали комбинацияси бўлмайди. Уни икки тактли RS — триггердан ҳосил қилиш мумкин. Бунинг учун асосий триггернинг S ва R киришлари қўшимча тармоққа эга бўлиши ва улар ёрдамчи триггернинг чиқишига қарама-қарши қилиб уланиши керак (7.25 а-расм). R ва S киришларни тармоқлантириш ВА мантиқий элемент ҳисобига амалга

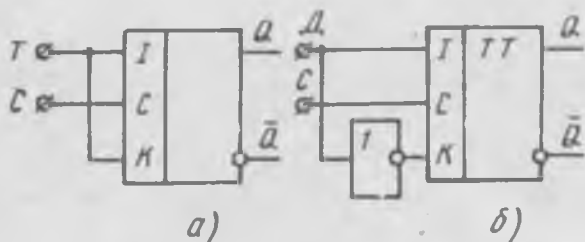


7.25-рasm. JK — триггернинг таркибий схемаси (а) ва белгиси (б).

оширилади. У тескари боғланиш занжирини ташкил қилади. I — кириш триггернинг бошланғич ҳолатини қайта тиклаш (перевброс), K — кириш эса, ҳолатни тутиб туриш кириши дейилади.

Агар I — киришга «1» мантиқли, K — киришга «0» мантиқли сигнал таъсир этса, C — киришга бериладиган сигнал таъсирида триггерда қайта уланиш ҳосил бўлади ва чиқишда $Q=1$ ва $Q=0$ мантиқий ҳолат вужудга келади. Натижада юқоридаги ВА мантиқий элементнинг I — киришига «0» мантиқли, пастки ВА мантиқий элементнинг I — киришига эса, «1» мантиқли сигнал узатилади. Шунинг учун I — киришдан бош триггернинг S — киришига сигнал ўтмайди. Лекин K — киришдан R — киришга бошқарувчи сигнал ўтади. Бу бошқариш сигналларининг K — кириш орқали ўтиш имкониятини яратади. Шунда K — киришга «1» мантиқли сигнал берилса, C — киришга синхронловчи сигнал таъсир этганда триггерда қайта уланиш вужудга келади ва система бошланғич ҳолатга қайтади. Агар $I=K=1$ бўлиб, $\bar{Q}=0$, $\bar{Q}=1$ бўлса ҳам, триггер $Q=1$ ва $\bar{Q}=0$ ҳолатга ўтади. Бинобарин, $I=K=1$ бўлганда ҳамма вақт синхронловчи сигнал тугагач, триггер қарама-қарши ҳолатга ўтади.

Одатда триггерлар бир неча I ва K киришли қилиб ишлаб чиқарилади. Уларга қўшимча элементлар улаш йўли билан рақамли техникада ишлатиладиган турли хил триггерлар ҳосил қилинади. Масалан, I ва K — киришлар бевосита туташтирилиб якка кириш ҳосил қи-



7.26- расм. Т (а) да ва Д (б) триггерларнинг
схемада белгиланиши.

линса, Т — триггер, инвертор орқали туташтирилса, Д — триггер ҳосил бўлади. Уларнинг схемада белгиланиши 7.26- расмда кўрсатилган. Т — триггер санок триггери бўлса, Д — триггер *кечиктириш триггери* ҳисобланади.

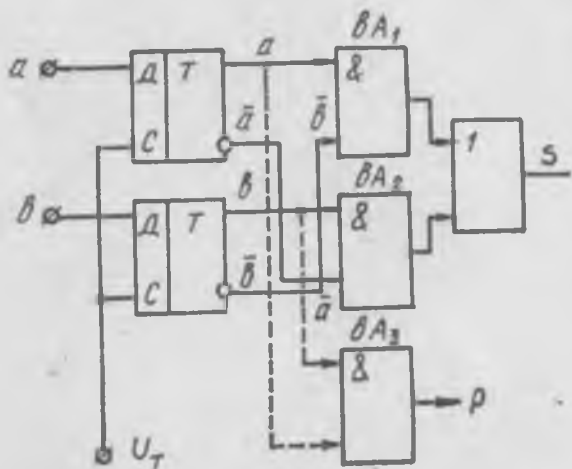
Д — триггерда $D=I$ бўлса, $I=1$ ва $K=0$; $D=0$ бўлса, $I=0$ ва $K=1$ бўлади. Шунинг учун $I=K=1$ ёки $I=K=0$ бўлиши мумкин эмас. Бу киришлардаги рухсат этилмайдиган кучланишлар комбинацияси бўлмаслигини кўрсатади.

7.13. Жамлагичлар

Маълумки барча математик амаллар (айириш, кўпайтириш, бўлиш, тригонометрик функцияларни ҳисоблаш ва бошқалар) ягона амал қўшиш амали билан алмаштирилиши мумкин. ЭХМнинг бу амални бажарадиган қурилмаси *жамлагич (сумматор)* деб юритилади.

Кўп хонали (юқори разрядли) сонларни қўшадиган жамлагичлар бир бўғинли (бир разрядли) жамлагичлар тўпламини ташкил қилади. Бир разрядли жамлагич қўшиш амалини бажарадиган мантиқий элементдан иборат бўлиб, бир разрядли сонлардан иккита ёки учтасини жамлаш учун хизмат қилади.

Кўпинча бир разрядли жамлагичда амал бажариш икки асосли ҳисоблаш системаси бўйича олиб борилади. Уни *икки модули бўйича жамлагич* дейилади. Унинг ишлашини қуйидагича тушунтириш мумкин. Мисол учун 5 ва 7 сонларни қўшиш керак. (7.3) формулага биноан улар 0101 ва 0111 кўринишда тасвирланади. Уларни



7.27- расм. Икки модулли бир разрядли жамлагич.

қўшиш кичик разряд (охирги устун) дан бошланади. Унда $1+1=2$ эмас, балки $1+1=0$ бўлиб, 1 бир хона олдинга (олдинги разрядга) кўчирилади, яъни $S_0=0, P_0=1$. Шунга асосан, иккинчи устун қўшилганда $S_1=0, P_1=1$, учинчи устундан $S_2=1, P_2=1$, тўртинчи устундан — $S_3=1, P_3=0$ ҳосил бўлади. Демак, $12=1100$ га тенг бўлади.

7.27- расмда бир разрядли жамлагичнинг таркибий схемаси кўрсатилган. Унда Д—триггерларнинг Д—киришига А ва В сонларнинг тегишли разрядлари (ҳадлари) таъсир этади. Улар С — киришга бериладиган синхронловчи сигнал таъсири давомида ёзилиб боради.

Фараз қилайлик $A=0$ ва $B=0$ бўлсин. Синхронловчи сигнал таъсир этганда улар Д—триггерларнинг чиқишида А ва $\bar{A}$ В ва В кўринишда қайд этилади. Натижада BA_1 мантиқий элементнинг киришига $A=0$ ва $\bar{B}=1$ мантиқли сигнал таъсир этади ва чиқиш сигнали $\bar{A}\bar{B}=0$ га тенг бўлади. BA_2 мантиқий элементнинг кириш сигнали $\bar{A}=1$ ва $B=0$ бўлиб, чиқиш сигнали $\bar{A}B=0$ га тенг бўлади. Улар бир вақтда ЕКИ мантиқий элементнинг киришига берилгани учун чиқишда $S=\bar{A}\bar{B}+\bar{A}B=0$ мантиқли А ва В сонларнинг йиғиндиси ҳосил бўлади.

Агар $A=1$, $B=0$ бўлса, BA_1 мантиқий элементнинг чиқиш кучланиши $AB=1$ га, BA_2 мантиқий элементники эса, $AB=0$ га тенг бўлади. Натижада EKI мантиқий элементдан олинadиган чиқиш кучланиши $S=1$ га тенг бўлади. Худди шу тартибда A ва B сонларнинг бошқа разрядлари ҳам жамланиб боради.

Кўп разрядли жамлагичлар кетма-кет ва параллель турларга ажратилади. Кетма-кет жамлагичда кириш сонлари ташкил этувчи бир разрядли жамлагичларнинг киришларига коддаги кетма-кетликда кичик разряддан бошлаб таъсир эттирилади. Шунинг учун чиқишдан олинadиган йиғинди ҳам код кетма-кетлигида ҳосил бўлади. Унда биринчи синхронловчи импульс таъсирида биринчи разрядли сонлар, иккинчи импульс таъсирида иккинчи разрядли сонлар ва ҳ.к. қўшила боради.

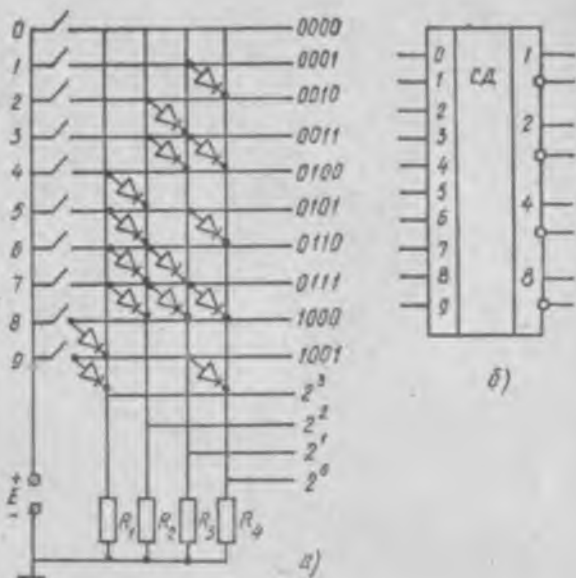
Кетма-кет жамлагичнинг афзаллиги мантиқий элементлар сонининг оз бўлиши бўлса, камчилиги — тезкорлигининг кичиклигидир.

Кўп разрядли жамлагичнинг параллель схемасида қўшиш амали A ва B сонларнинг барча разрядлари бўйича бир вақтда бажарилади. Ташкил этувчи ҳар бир разрядли жамлагич сонларнинг ҳар хил разрядини қўшади. Унинг чиқишидан икки хил йиғинди олинади: сигнал йиғиндиси ва юқори разрядга кўчирish сигнали ($P=AB=1$ бўлганда). Юқори разрядга ўтказиш сигнаolini ҳосил қилувчи схема *оралиқ жамлагич — полусумматор* деб аталади. У бир разрядли жамлагич схемасига учинчи BA_3 мантиқий элементни киритиш билан ҳосил қилинади. 7.27-расмда у пунктир чизик билан кўрсатилган BA_3 элементдир. Агар $A=1$ ва $B=1$ бўлса, BA_3 мантиқий элемент чиқишидаги сигнал $P=AB=1$ бўлади ва у сигнални битта юқори разрядга силжитади.

7.14. Шифратор ва дешифраторлар

Сигналнинг рақамли тасвири — кодини бир турдан иккинчи турга айлантирувчи қурилма *код ўзгарткичи* деб аталади. Унга шифратор ва дешифратор мисол бўлади.

Шифратор кириш сонларига мос рақамли кодни мантиқий амаллар бажариладиган сигналга айлантириб берса, дешифратор мантиқий элемент чиқишидаги сигнални кодга айлантириб беради. Масалан, ўнли сон-

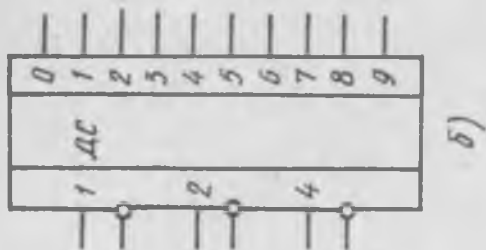
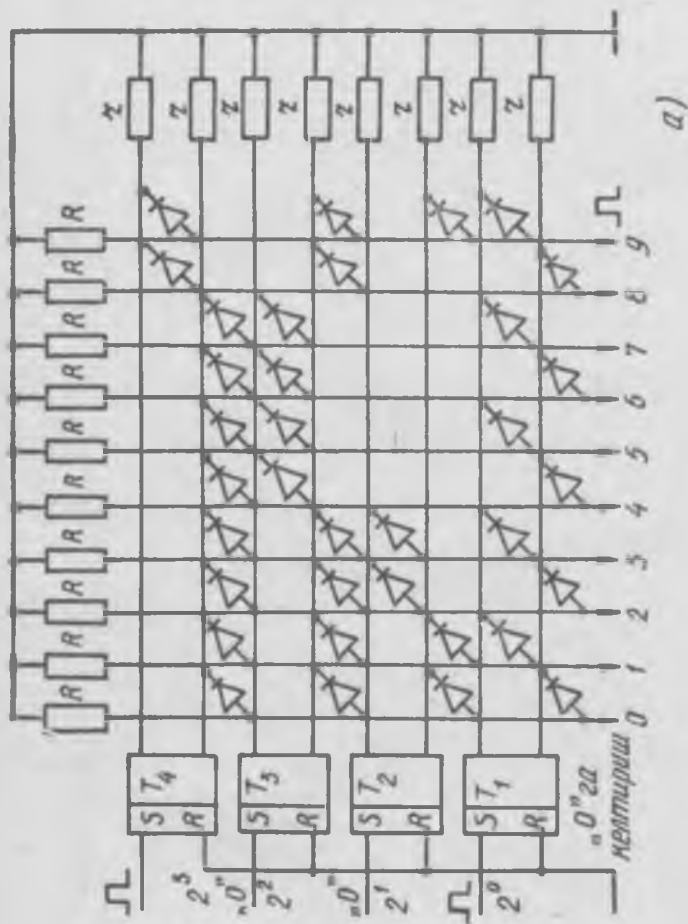


7.28- расм. Шифраторнинг принципиал схемаси (а) ва белгиси (б).

лар икки асосли ҳисоблаш системасига ва аксинчага айлантирилади. Шифратор ва дешифраторлар триггер ёки содда мантиқий элементлар (ВА, ЕКИ ва ЙУҚ) нинг бирор комбинациясидан ташкил топади.

Демак, шифратор кодловчи (кодер) бўлса, дешифратор (декодёр) сигналнинг турли хил кодлари ичидан кераклисини ажратиб берувчи қурилмадир.

7.28- расмда шифраторнинг принципиал схемаси (а) ва белгиланиши (б) га мисол кўрсатилган. Унда ўнли сонларнинг коди икки асосли сонлар системаси кодига айлантирилади. Горизонтал қатордаги ҳар бир диод резисторлар билан бирга ВА мантиқий элементни ҳосил қилади. Қ калитлардан қайси бири уланса, мос ВА мантиқий элемент унга тўғри келадиган ўнли сонни икки асосли кодга айлантиради. Масалан, бешинчи ҳолат уланса (5 сони), 0101 горизонтал ўтказгичга кучланиш берилади. Унга иккита диод уланган. Чап томондаги диод уни 2^2 чиқишга (вертикал шинага), ўнг томондаги диод 2^0 чиқишга узатади. (Уларнинг йиғиндиси 5 га тенг).



7.29-рasm. Дешифраторнинг принципиал схемаси (a) ва белгиси (б).

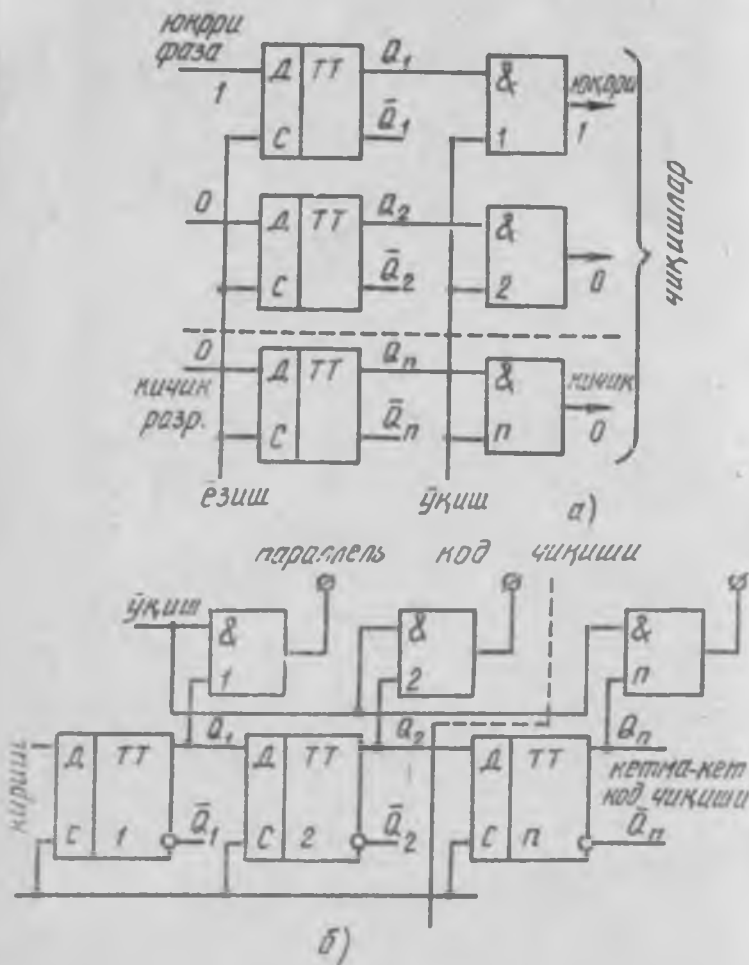
7.29- расмда дешифраторнинг схемаси кўрсатилган. У икки асосли кодни ун асосли кодга айлантириб беради. Унда ҳам диодлар резисторлар билан бирга ВА мантиқий элементни ташкил қилади. Унинг кириш шиналари (горизонтал ўтказгичлар) Т — триггернинг тўғри ва фаза ўзгартувчи чиқишларига, чиқиши эса, қайд қилувчи қурилмага уланади.

7.15. Регисторлар

Регистор ЭХМнинг қисмларидан бири бўлиб, рақамли сигналларни қабул қилиш, хотирада сақлаш ва қайтариб бериш учун хизмат қилади. У триггерлар ва мантиқий элементларнинг бирор тур уланишидан ташкил топади. Ҳар бир триггер элементар хотира хоначаси (ячейкаси) бўлиб ҳисобланади. Икки асосли соннинг ҳар бир разряди ўз триггерига ёзнади. Шунинг учун регисторда қатнашадиган триггерларнинг сони ёзиладиган соннинг разряди билан белгиланади.

Ёзнадиган соннинг киритилиш усулига қараб регисторлар параллель ва кетма-кет турларга ажратилган. Параллель регисторлар информация тўпловчи, кетма-кет триггерлар эса, уни силжитувчи, яъни бир ўриндан иккинчи ўринга кўчирувчи деб аталади. Параллель регисторлар рақамли сигналларни қабул қилиш, хотирада сақлаш ва қайтариб бериш хусусиятига эга бўлса, кетма-кет регисторлар, булардан ташқари, яна сигнал кодини ўзгартиш (параллелдан кетма-кетга ва аксинчага ўтказиш), импульсларни санаш ва бошқа хусусиятларга эга.

7.30, а- расмда D — триггерда тузилган параллель регисторнинг соддалаштирилган таркибий схемаси кўрсатилган. Бошланғич вақтда барча триггерлар ноль ҳолатга келтирилади: $Q=0$. Шундан кейин ҳамма триггерларнинг киришига параллель кодга мос «0» ёки «1» мантиққа тўғри келадиган кучланиш таъсир этирилади. Агар С — киришга «1» мантиқли синхронловчи сигнал таъсир этса (ёзишга рухсат этилса), триггерларнинг тўғри чиқишида кириш сигналига мос мантиқли кучланиш ҳосил бўлади. Масалан, рухсат этиш вақтида юқоридаги биринчи триггернинг (расмга қаранг) киришидаги сигнал «1» мантиқли бўлгани учун у қайта уланиб чиқишига $Q=1$ сигнал ҳосил бўлади. Бу вақтда пастки D — триггер киришида «0» бўлгани учун у қайта улан-



7.30- : асм. Параллел (а) ва кетма-кет (б) регистрларнинг соддалаштирилган таркибий схемаси.

майди ва $Q_n = 0$ бўлади. Шу усулда триггерлар кириш сигналларини эслаб қоладилар ва қайта нолга келтириш сигнали таъсир этгунча ёки манба узилгунча хотирада сақлайдилар.

Ёзилган сигналнинг кодларини санаш ВА мантиқий элемент ёрдамида жорий қилинади. Унинг биринчи киришига триггер чиқишидан, иккинчисига — рухсат этув-

чи (синхронловчи) сигнал таъсир этади. Агар элементнинг иккала киришидаги сигнал «1» мантиқли бўлса, унинг чиқишида 1 ҳосил бўлади, акс ҳолда эса, у нолга тенг.

Шуни айтиш керакки, регисторга ёзилган сигнални тескари кодда ҳам санаш (ўқиш) мумкин. Бунинг учун сигнал ВА мантиқий элементнинг киришига триггернинг инверсловчи Q чиқишидан берилиши керак.

Амалда регисторнинг кетма-кет схемасидан кўпроқ фойдаланилади. Унда триггерлар ўзаро кетма-кет уланади (7.30, б-расм). Унда ҳам бошланғич вақтда триггерлар ноль ҳолатга келтирилади: $Q=0$. Шундан кейин биринчи триггернинг D — киришига 0 ёки 1 мантиқли сигнал, C — киришга эса, рухсат этувчи сигнал таъсир эттирилади. Масалан, D — киришга «1» мантиқли сигнал таъсир этса, рухсат этиш сигнали мавжудлигида у триггерга ёзилади ва рухсат этиш тугагач, чиқишда маълум кечикиш билан $Q_1=1$ пайдо бўлади. Бунда бошқа барча триггерларнинг чиқишида «0» мантиқ бўлади, чунки уларнинг киришларидаги мантиқ 0 га тенг. Навбатдаги рухсат этувчи (синхронловчи) сигнал таъсир этгач, биринчи триггернинг чиқишидаги сигнал иккинчи триггерга ёзилади. Бунда кейинги триггерларнинг ҳолати ўзгармайди ($Q=0$). Лекин биринчи триггерга киришга таъсир этган сигнал ёзилиши керак (0 ёки 1). Кўрилаётган ҳолда у 0 га тенг. У иккинчи синхронловчи сигнал таъсири тугагач, триггер чиқишида пайдо бўлади. Учинчи синхронловчи сигнал тугагач, учинчи триггернинг чиқишида «1» мантиқли сигнал пайдо бўлади. У иккинчи триггердан кўчирилган бўлади. Иккинчи триггернинг чиқишида эса, биринчи триггердан кўчирилган сигналга мос «0» мантиқли сигнал ҳосил бўлади. Биринчи триггернинг чиқишидаги сигнал эса, учинчи синхронловчи сигналга мос бўлади.

Шундай қилиб регисторда сигнални хотирага олиш уни триггерларга кетма-кет силжитиб ёзиб бориш билан амалга оширилади. Регисторда триггерлар сони қанча бўлса, унга шунча разрядли сон ёзилади ва биринчи триггернинг C — киришга синхронловчи сигнал берилгунча хотирада сақланади. Уларни параллель кодда чиқариб олиш учун ВА мантиқий элементнинг «ўқиш» киришига керакли марта «1» мантиқли сигнал бериш керак. Кетма-кет кодда чиқариб олиш учун эса, биринчи триггернинг D — киришига синхронловчи сигнал

берилади. У триггерларда ёзилган сигнални бирма-бир чапдан уннга қараб силжитиб (кучириб) боради. Агар бу вақтда D — киришга сигнал ҳам таъсир этса, у юқоридаги тартибда триггерларга ёзилиб боради.

Кетма-кет регисторнинг характерли белгиси шуки, унинг чиқишнини кириши билан улаб қўйиш мумкин. Бунда чиқишдан олинадиган сигнал унинг киришига қайта узатилиб, даврий равишда қайта ёзилиш вужудга келади, яъни бир марта ёзилган сигнал даврий равишда бутун система бўйича айланиб туради. Синхронловчи сигналнинг такрорланиш даврини ва триггерлар сонини ўзгартиб, сигналнинг регистор бўйича айланиш даврини бошқариш мумкин.

Параллель ва кетма-кет уланиш схемалари асосида регисторларнинг турли хиллари ҳосил қилинади. Уларда, масалан, ёзилган сигнални чапдан уннга ёки, аксинча, унндан чапга силжитиш, яъни 2 га кўпайтириш ёки бўлиш мумкин.

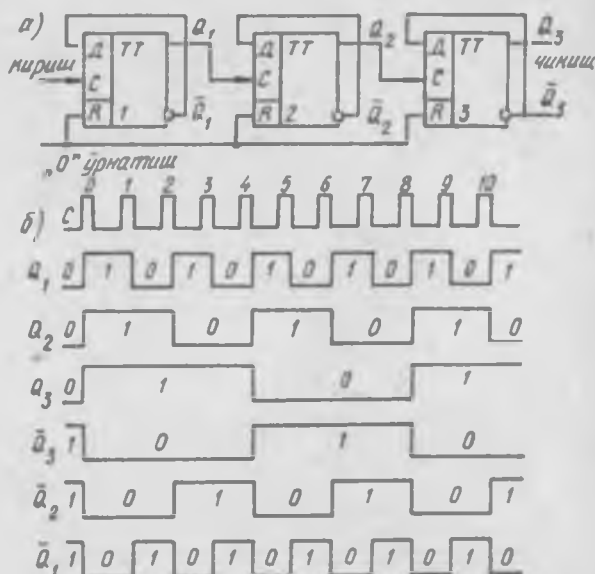
Регисторлар асосан D ва IK — триггерлар асосида яратилади. Микросхемали регисторларда уларнинг сонини 100 тадан ортиши мумкин.

7.16. Ҳисоблагичлар

Ҳисоблагичлар (счётчик) рақамли қурилма бўлиб, киришга бериладиган импульсларни санаш учун хизмат қилади. Функционал белгисига қараб улар жамловчи ва айирувчи ҳисоблагичларга ажратилади. Жамловчи ҳисоблагичда навбатдаги импульс унинг хотирасидаги сонини бир бирликка оширса, айирувчи ҳисоблагичда у бир бирликка камайтирилади. Бундан ташқари ҳисоблагичлар бир вақтда ҳам жамловчи, ҳам айирувчи бўлиши мумкин. Уларни *реверсив* (қўшалоқ) ҳисоблагич деб аталади.

Триггерларнинг (разрядлари) орасидаги боғланиш усулига қараб ҳисоблагичнинг схемалари бевосита боғланишли, олиб ўтувчи занжирли ва комбинацияланган турларга эга. Бундан ташқари, сигнал таъсир эттирилиши усулига қараб улар кетма-кет, параллель ва аралаш турларга ажратилади.

7.31-расмда D — триггерда тузилган 3 разрядли бевосита боғланишли кетма-кет ҳисоблагичнинг содда-лаштирилган таркибий схемаси кўрсатилган. Бошланғич вақтда уччала триггер ноль ҳолатга келтирилади



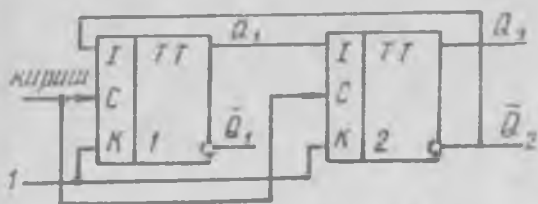
7.31- расм. Кетма-кет ҳисоблагичнинг таркибий схемаси (а) ва ишлаши (а).

($Q=0$, $\bar{Q}=1$). Агар киришга импульслар берила бошласа, триггерлар унга мос кетма-кет қайта улана бошлайди. Бунда I— триггернинг қайта уланиш даври иккита, II— триггерники —4 та, III— триггерники —8 та кириш импульсининг такрорланиш даврига тенг бўлади (7.31б-расм). Демак, ҳисоблагич кириш импульсларини 2^n тартибда бўлиб (тақсимлаб) беради.

Агар бошланғич ҳолат (нолга ўрнатиш) да ҳисоблагичда 2 асосда тўғри чиқишга 111 сон, инверс чиқишга —000 сон ёзилган бўлса, у ўнли асосда тўғри чиқишда 7 сонига, инверс чиқишида эса, 0 сонига тўғри келади.

Саналадиган биринчи импульс таъсирида 1 триггер қайта уланади ва ҳисоблагичнинг тўғри чиқишида 110, инверс чиқишида 001 сон ёзилади. У тўғри чиқишда ўнли асосда 6 сонига, инверс чиқиш бўйича эса, 1 сонига тўғри келади.

Киришдаги иккинчи импульс таъсирини тугагач, ҳисоблагич чиқишларида 101 (5) ва 010 (2) сонлар ҳосил бўлади. Бу тўғри чиқиш бўйича ҳисоблагич айланиб, қайта



7.32- расм. Параллел ҳисоблагичнинг таркибий схемаси.

инверс чқиш буйича эса, жамловчи бўлишини кўрсатади. Қиришдаги 8-импульс таъсирн тугагач, ёзиш даври тугайди ва қурилма бошланғич ҳолатга ўтади.

Кетма-кет схемада рақамлар кетма-кет бир триггердан иккинчисига олиб ўтилгани учун ҳисоблагичнинг тезкорлиги жуда кичик бўлади. Ундан қутилиш учун унинг параллель схемасидан фойдаланилади. 7.32-расмда ИК— триггерда йиғилган 2 разрядли ҳисоблагичнинг соддалаштирилган таркибий схемаси кўрсатилган. Бошланғич вақтда триггерлар ноль ҳолатда бўлиб ($Q_1 = Q_2 = 0$), ўзаро туташтирилган К—киришларга бир хил «1» мантиқли кучланиш бериб қўйилади. I— триггернинг I-кириши Q_2 чқишга уланган бўлгани учун «1» мантиқли кучланиш таъсир этади.

Агар С — киришга I импульс таъсир этса, I триггер қайта уланиб чқиш кучланиши $Q_1 = 1$ бўлади. Бунда иккинчи триггернинг I-киришдаги кучланиш «1» мантиқли бўлиб қолади. Лекин бошланғич пайтда унда «0» мантиқли кучланиш бўлгани учун у қайта уланмайди ва $Q_2 = 0$ ҳолат сақланади ($\bar{Q}_2 = 1$). Шунга кўра I импульс тугашида ҳисоблагичга 01 сон ёзилган бўлади.

Иккинчи импульс таъсир этган вақтда иккала триггернинг I ва К киришларида «1» мантиқли сигнал бўлади. Шунинг учун II импульснинг тугаши билан иккала триггер қайта ўшланиб, уларнинг тўғри чқишларида $Q_2 = 1$ ва $Q_1 = 0$ мантиқли сигнал ҳосил бўлади, яъни ҳисоблагичга 10 сони ёзилади. У ўнли система бўйича 2 сонига тўғри келади. Бунда триггерларнинг I-киришларига «0» мантиқли кучланиш уланган бўлади.

Шундай қилиб, ҳисоблагичда биринчи кириш импульсидан кейин 01, иккинчи импульсдан кейин — 10, учинчи импульсдан кейин 00 сонлар ёзилади. Яъни ўрта

кириш импульсидан кейин ҳисоблагич бошланғич ҳолатга қайтади.

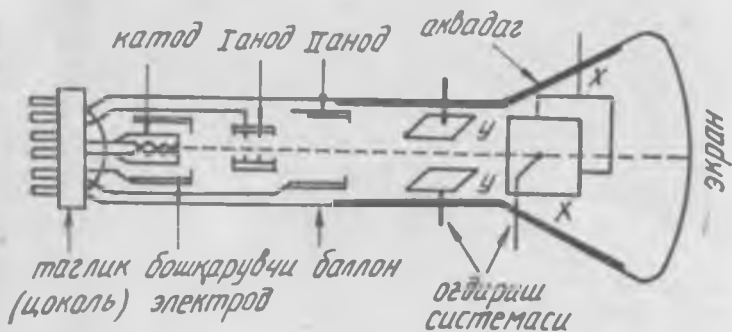
Умуман олганда барча ҳисоблагичлар мураккаб схемага эга бўлади. Мақсадга қараб унинг таркибида турли хил мантиқий элементлар қатнашади. Бундан ташқари, ҳисоблагичлар фақат икки асосли ҳисоблаш системасидагина эмас, балки ихтиёрий асосли қилиб ясаллиши мумкин. Масалан, ун асосли ҳисоблагич икки-унли асосда ишлайдиган ҳисоблагичлар декадасидан (ўнлигидан) ташкил топади. Уларнинг нечта бўлиши ўнли сонларнинг юқори разряди билан белгиланади. Ҳар бир декада 0 дан 10 гача сонларни икки-унли код асосида санайди. Учинчи импульс таъсири тугагач, ҳисоблагич декадаларида бошланғич ҳолат тикланади.

7.17. Информациyani акс эттириш қурилмалари. Электрон — нурли трубка

Информациyani акс эттириш деганда содир бўлаётган воқеликни одам қабул қила оладиган товуш ёки кўзга кўринадиган қилиб ифодалаш тушунилади. Шунга кўра информациyani акс эттириш қурилмаси электр сигнални товуш ёки кўринадиган сигналларга айлантириб берадиган қурилмадир. Уларга турли хилдаги қайд қилиш қурилмалари — индикаторлар мисол бўлади. Ҳозирги вақтда информациyani кўзга кўринадиган қилиб акс эттирадиган индикаторлардан энг кўп тарқалгани ярим ўтказгичли, суюқ кристалли индикаторлар ва электрон нурли трубкалардир. Улар нурланишининг равшанлиги, тежамкорлиги, информациyani сақлаш ҳажми, интеграл микросхемалар билан бирика олиш қобилияти қатор хусусиятлар билан характерланади.

Универсал ва энг кўп тарқалган қайд қилиш қурилмаси — электрон-нурли трубкадир. У тасвирни электр тебранишларига ва аксинча, электр сигналларини тасвирга айлантириш учун хизмат қилади. ЭХМнинг электрон — нурли трубкаси *дисплей* деб аталади ва рақамли коддаги сигнални жадвал, график ва ёзув кўринишидаги тасвирга айлантириш учун хизмат қилади.

Электрон — нурли трубка электровакуум асбоб бўлиб, ишлашн фокусланган (дастага йиғилган) ингичка электрон — нур дастасини ҳосил қилиш ва бошқаришга асослангандир.



7.33- расм. Электростатик майдон ёрдамида бошқариладиган электрон-нурли трубканинг тузилиши.

Қўлланиш ўрнига қараб электрон — нурли трубкалар қабул қилувчи ва узатувчи трубкаларга ажратилди. Улардан қабул қилувчи трубкалар энг кенг тарқалган бўлиб, электр сигналларини тасвирга айлантириш учун хизмат қилади. Телевизор, осциллограф, фототелеграф ва бошқа қўрилмаларнинг трубкалари (кинескоп-лар) қабул қилувчи электрон — нурли трубкалардир.

Узатувчи электрон — нурли трубкалар ҳажм ёки вақт кетма-кетлигида келадиган бирор воқеани ҳақидаги ахборотни электр сигналлари кетма-кетлигига айлантириб ёзиш ёки эслаб қолш учун хизмат қилади. Унга мисол қилиб узатувчи телевизион қўрилманинг трубкаси — иконоскопни кўрсатиш мумкин. Унда бирор объект — тасвирдан келадиган ёруғлик нурлари вақт кетма-кетлигида электр сигналларига айлантириб берил-лади.

Электрон — нурни бошқариш усулига қараб электрон — нурли трубкалар электростатик ёки магнит майдон таъсирида бошқарилувчи трубкаларга бўлинади. Биринчи тур трубкаларда фокусланган электрон-нур электростатик майдон таъсирида оғдирилади.

Умуман олганда ҳар бир электрон-нурли трубка мураккаб қўрилма бўлиб, техник жиҳатдан турли хил қилиб ясалади. 7.33- расмда электростатик майдон ёр-рамида бошқариладиган қабул қилувчи трубканинг сод-далаштирилган тузилиши кўрсатилган. Уни 3 та асосий қисмга ажратиш мумкин: электрон — нур дастасини ҳо-сил қиладиган электрон-пушка (прожектор), оғдир-увчи пластинкалар системаси (XX ва УУ), тасвир ҳо-сил бўладиган экран.

Электрон — пушка катод, бошқарувчи электрод ва иккита аноддан, оғдириш системаси эса, ўзаро перпендикуляр текисликда жойлашган икки жуфт параллель пластинкалар системасидан ташкил топади.

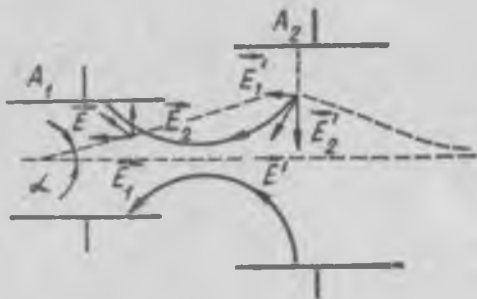
Бошқарувчи электрод — модулятор экранда ҳосил бўладиган ёруғлик доғининг равшанлигини бошқариш учун хизмат қилади. У цилиндрсимон тузиллишга эга бўлиб, катодга кийдирилган бўлади. Катоддан учиб чиқадиган электронлар цилиндр тубидаги тешик — диафрагмадан учиб ўтади. Бунда бошқарувчи электродга катодга нисбатан манфий кучланиш берилгани учун, бу кучланишнинг ўзгариши билан диафрагмадан ўтувчи электронлар сони ўзгаради. Натижада экранда ҳосил бўладиган ёруғлик доғининг ёритилганлиги ўзгариб боради.

Анодлар цилиндрсимон шаклда ясалиб, иккинчисининг диаметри биринчидан каттароқ бўлади. Уларнинг ичига қанотчалар маҳкамланади. Биринчи анодга II анодга нисбатан юқори кучланиш берилади. Шунинг учун улар электрон оқимини тезлаштирибгина қолмай, яна фокуслаш вазифасини ҳам бажаради.

Электрон — нурли трубканинг ишлаш усулини кўрайлик. Катод қиздирилгач, ундан электронлар учиб чиқади. Лекин уларнинг ҳаммаси электрон-нур дас-тасини ҳосил қилишда қатнашмайди. Чунки бошқарувчи электрод манфий потенциалга эга бўлгани учун унинг тешигидан фақат бошланғич тезлиги катта ва тезлик вектори катод сиртига тик йўналган электронларгина учиб ўта олади. Бошқарувчи электроднинг потенциали ўзгарса, уларнинг сони ҳам ўзгаради ва электрон нур тоқининг зичлиги ўзгаради. Бундан ташқари, бошқарувчи электрод электрон — нурнинг бошланғич фокусла-нишини ҳам таъминлайди, чунки ундаги манфий потен-циал электронларни трубка ўқига томон қисади. Унинг ортиши билан электрон — нур ингичкалашиб, фокусла-ниш нуқтаси натоғда яқинлашиб боради (7.34-расм). Электрон нур-нинг асосий фокусланиши I ва II анод орасидаги электр майдон таъсирида ҳосил қилинади. Бу май-дон бир жинсли бўлмай (куч чизиқлари иккинчи



7.34- расм. Бошқарувчи электроднинг бошқарувчи таъсири.



7.35- расм. Анодлар системаси оралигида электрон нурунинг фокусланиши.

аноддан биринчи анодга томон йўналган), майдон кучланганлиги биринчи анод қисмида иккинчи аноддагидан катта бўлади. Шунинг учун майдон кучланганлиги векторининг $\vec{E}_1$ бўйлама ташкил этувчиси 1 анод оралигида электронга трубка ўқи бўйича тезлантирувчи, $\vec{E}_2$ кўндаланг ташкил этувчиси эса, ўққа томон қисувчи куч билан таъсир этади (7.35- расм). Лекин электронлар иккинчи анод оралигига тушганда ҳолат ўзгаради. Бунда $\vec{E}'$ майдон кучланганлигининг $\vec{E}_1'$ бўйлама ташкил этувчиси электронларнинг ўқ бўйича тезланиш билан ҳаракатланишига сабаб бўлса, $\vec{E}_2'$ кўндаланг ташкил этувчиси электронларни трубка ўқидан четлашишига (узоқлашишига) сабаб бўлади. Шунга кўра биринчи анод соҳасида электронларнинг тўпланиши ҳосил бўлса, иккинчи анод соҳасида уларнинг сочилиши вужудга келади.

Электрон — пушка электродлари орасидаги электр майдон таъсирини оптик линзалар тўпламидан ёруғлик нури ўтишида кузатиладиган жараёнлар билан алмаштириш мумкин. Бизнинг ҳолда у қўшалоқ линзаларда



7.36- расм. Электрон линзалар системасининг оптик эквиваленти.

ҳосил бўладиган жараёнларга мос келади (7.36-расм). Шунинг учун уни *электрон линза* деб аталади. Унинг биринчи қисми биринчи анод билан бошқарувчи электрод ора-

сида, иккинчи қисми эса, анодлар системаси орасида ҳосил бўлади. Бунда линзаларнинг нурии туплаш хусусияти, сочиш хусусиятидан кучли бўлиши керак. Унга трубка электродларининг шаклини танлаш ва улардаги кучланишни бошқариш йули билан эришилади. Шунинг учун электронлар оқими бу линзалар тупламидан утганда ингичка электрон — нур дастасига айланади. У оғдирувчи пластинкалар ёрдамида бошқарилади.

Оғдирувчи пластинкалар системаси параллель пластинкалардан иборат бўлиб, ясси конденсаторларни ташкил этади. Улардан бирининг электр майдони электрон нурии вертикал, иккинчиси эса, горизонтал текислик бўйича оғдиради. Иккала пластинкалар системаси орасида электр майдон мавжуд бўлганда эса, электрон — нур фазода маълум ҳолатни эгаллайди.

Вертикал текислик бўйича жойлашган пластинкалар системасининг электр майдон кучланганлиги вектори горизонтал текислик бўйича йуналган бўлади. Шунинг учун у нурии горизонтал текислик бўйича оғдиради ва *горизонтал оғдирувчи пластинкалар (ХХ)* деб аталади. Горизонтал текисликда ётувчи пластинкалар системаси эса, нурии вертикал текислик бўйича оғдиради ва *вертикал оғдирувчи пластинкалар (УУ)* деб аталади.

Оғдирувчи пластинкалар системасидан ўтгач, электрон — нур трубканинг кенгайтирилган ҳажмли қисмида ҳаракат қилади ва йўлининг охири экранда тугайди. Экраннинг ички қисмига люминафор модда, яъни электрон оқими урилганда ёруғлик нури чىқадиغان модда суртилган бўлади. Электрон-нур экранга урилганда люминафорда уйғонниш ҳосил бўлади ва экранда ёритилган доғ вужудга келади. Оғдирувчи пластинкалар системасининг потенциали ўзгариши билан бу доғ экран бўйича ҳаракатга келади.

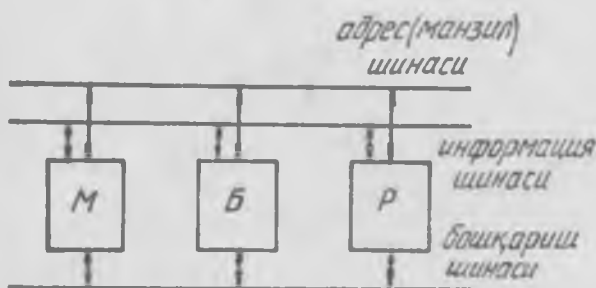
Шуни айтиш керакки, электрон-нур экранга урилганда люминафордан иккиламчи электронлар уриб чиқарилади. Уларни тутиб олиш учун трубканинг кенгайтирилган қисмининг ён сиртига утказгич модда суртилиб, қатлам ҳосил қилинади ва унга мусбат потенциал берилади. Уни *аквадаг* деб аталади.

Экранда кузатиладиган ёруғ доғнинг диаметри ва траектория чизигининг кенглиги электрон — нурий фокусланиш даражасига, равшанлиги эса, вақт бирлиги ичида экранга урилаётган электронлар сони ва тезлигига боғлиқ. Ёруғлик доғининг равшанлиги бошқарувчи

электрод билан иккинчи анод кучланншини ўзгартиш йўли билан бошқарилади. Лекин бу нурнинг фокусла-ниш даражасига таъсир этади. Шунинг учун нурни фо-куслаш ва экрандаги ёруғ доғнинг равшанлигини бош-қариш ўзаро боғлиқ мураккаб жараёндир. Амалий жиҳатдан бу боғланиш мақсадга мувофиқ эмас. Шунинг учун уларни бир-биридан ажратиш мақсадида трубка ичига яна қўшимча бошқариш органлари (элементлари) киритилади.

7.18. Микропроцессорлар

Микропроцессор дастур (программа) асосида бошқа-риладиган қурилма бўлиб, бир ёки бир неча микросхе-мадан ташкил топади ва рақамли информацияни қайта ишлаш, бошқариш ва бошқалар учун хизмат қилади. У катта интеграл схема (КИС) асосида яратилади. Микропроцессорнинг асосий қисмлари арифметик — мантиқ қурилмаси, бошқариш қурилмаси, ички регис-торлар (ички хотира) тўплами, шина ва асбоблар (аппаратуралар) дан иборат (7.37- расм).



7.37- расм. Микропроцессорнинг таркибий схемаси:
 М — арифметик мантиқ қурилмаси, Б — бошқариш
 қурилмаси, Р — регистрлар тўплами.

Арифметик — мантиқ қурилмаси икки асосли ҳисоб-лаш усулида ишлайди ва оддий арифметик қўшиш, айириш, солиштириш, силжитиш амалларидан ташқари мантиқий қўшиш (ЁКИ), мантиқий кўпайтириш (ВА) ва бошқаларни жорий қилади.

Арифметик-мантикий қурилмаси икки модулли жамлагичдан, дешифратордан, силжитиш регисторидан, бошланғич маълумотларни сақлайдиган регисторлардан ва бошқа элементлардан ташкил топади.

Бошқариш қурилмаси арифметик-мантиқ қурилмаси ва бошқа элементларни бошқариш учун хизмат қилади. У хотирадан микропроцессорнинг элементига келадиган буйруқларни икки асосли сигналга айлантириб боради. Бошқариш қурилмаси синхронловчи сигнал генератори билан туташган бўлиб, буйруқларни вақт бўйича кетма-кет бажарилишини таъминлайди.

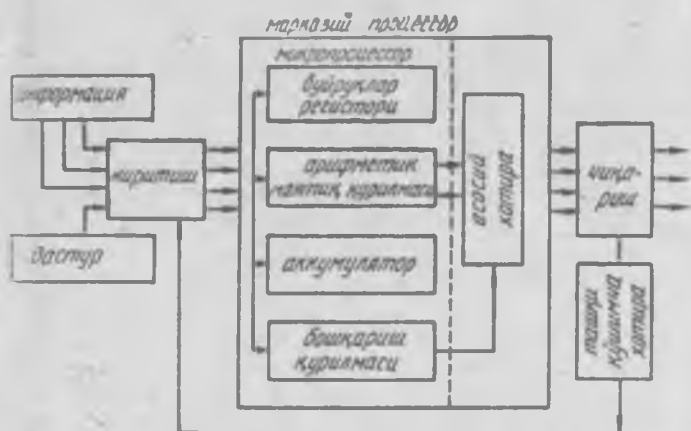
Икки регисторлар тўплами микропроцессорнинг ўта тез ишлайдиган хотирасини ташкил этади. У махсус ва умумий тартибда ишлайдиган регисторларга ажратилади. Махсус регисторга информация тўловчи регистор, адреслар (манзил) регистори, ҳолатлар регистори ва бошқалар киради. Умумий тартибда ишлайдиган регистор дастурда кўрсатилган амалларни бажаришда ҳосил бўладиган оралиқ натижалар, адреслар ва буйруқларни хотирада вақтинча тутиб туриш учун хизмат қилади.

Регисторлар ўзаро ва бошқа қурилмалар билан шиналар ёрдамида туташтирилади. Шина микропроцессорнинг ички ва ташқи қурилмаларини туташтирувчи ўтказгичлар тўпламидир. Тўпламдаги ўтказгичлар сони бир вақтда узатиладиган информациянинг разрядига тенг бўлади.

Шиналар асосан уч турга ажратилади: информация шинаси, адреслар шинаси ва бошқариш шинаси. Кўп микро ЭХМларда 16 разрядли адреслар бўлгани учун унинг шинаси 16 та симдан ташкил топади. Шунга ўхшаш бошқариш шинаси 4-8 та, информация шинаси 8—12 симдан ташкил топади.

Шиналар, асосан, икки йўналишли бўлади, чунки ҳар бир функционал қисмга сигнал ҳам киритилади, ҳам чиқариб олинади. Бу ишламаётган қурилманинг шинага таъсирини йўқотиш чораси кўрилиши кераклигини кўрсатади. Бунинг учун дешифраторлар ва махсус мословчи электрон калитлардан фойдаланилади. (ЭХМларнинг фақат доимий хотира қурилмаларида бир томонлама йўналган шиналар ишлатилади).

Микропроцессорнинг ўзи мустақил қурилма сифатида ишлатилмайди. Унинг бир бутун қурилма сифатида ишлаши учун ташқи хотира қурилмаси, информацияни



7.38-расм. Микро ЭХМ нинг таркибий схемаси.

критиш ва чиқариш қурilmаси, ток манбаи ва бошқалар зарур. Шунинг учун айtilган қурilmалар билан биргаликда микропроцессорлар системаси ишлаб чиқарилади. Уларнинг барчаси битта ёки бир неча катта интеграл микросхема кристаллида бирлашган бўлади ва ташқи чоп этиш қурilmаси, дисплей каби қурilmалар билан туташтирилиши мумкин.

Микропроцессорлар системаси микро ЭХМ ларининг негизини ташкил қилади. 7.38-расмда микро ЭХМнинг соддалаштирилган таркибий схемаси кўрсатилган.

Микропроцессорлар системаси дастурли бошқариладиган дастгоҳлар (станоклар)да, алоқа техникасида, ўлчаш техникасида ва бошқа жуда кўп фан ва ҳужалик йўналишларида кенг қўлланилади.

АДАБИЕТЛАР

1. *Е. Н. Манасев* — Основы радиоэлектроники, М., «Сов, Радио», 1985.
2. *А. П. Молчанов, П. Н. Занадворов* — Курс электротехники и радиотехники, М., «Наука», 1976.
3. *В. Н. Ушаков* — Основы радиоэлектроники и радиотехнических устройств, М., Высшая школа, 1976.
4. *И. П. Степаненко* — Основы теории транзисторов и транзисторных схем, М., «Энергия», 1977.
5. *В. Т. Долбня, И. И. Чикотило, В. Г. Ягуп* — Электронные цепи непрерывного и импульсного действия. К. «ВИША шк». 1979.
6. *В. Ф. Баркан, В. К. Жданов* — Радиоприемные устройства, М., «Сов.» Радио, 1979.
7. *Г. В. Войшвилло* — Усилительные устройства, М., «Связь», 1975.
8. *А. Г. Морозов* — Электротехника, электроника и импульсная техника М., «Высшая школа», 1987.
9. *С. И. Баскаков* — Радиотехнические цепи и сигналы, М., «Вышш. шк». 1988.
10. *Ю. С. Шинаков, Ю. М. Колодяжный* — Основы радиотехники, М., «Радио и связь», 1983.
11. *Л. З. Бэбровников* — Радиотехника и электроника: «Недра», 1989.
12. *И. П. Жеребцов*, Основы электроники, «Энергоатомиздат», 1989.
13. *Б. С. Гершунский* — Основы электроники и микроэлектроники, М..
14. *Ю. А. Быстров, И. Г. Мироненко* — Электронные цепи и устройства, М., «Вышш. школа», 1989.

МУНДАРИЖА

Сўз боши	3
Қириш	5
I боб. Сигналлар	8
II боб. Чизиқли занжирлар	20
III боб. Ярим ўтказгичли асбоблар	78
IV боб. Чизиқли бўлмаган пассив системалар	138
V боб. Актив чизиқли бўлмаган системалар	183
VI боб. Электр сигнали генераторлари	268
VII боб. Рақамли қурилмаларнинг асосий схемалари	313
Адабиётлар	367

ҲАБИБУЛЛО НЕЪМАТОВ

ОСНОВЫ РАДИОЭЛЕКТРОНИКИ

Издательство «Ўзбекистон» — 1993, 700129, Ташкент, Навои, 30

Кичик муҳаррир Ш. Соибназарова
Бадий муҳаррир Ж. Гурова
Техник муҳаррир А. Бахтияров, Хўжамқулова М.
Мусаҳҳиҳ М. Йўлдошева

Терипга берилди 25.02.93. Босишга рухсат этилди 25.11.93. Қоғоз формати 84×108¹/₁₆. Босма қоғозга литературная гарнитурада юқори босма усулида босилди. Шартли босма т. 19,32. Нашр т. 17,86. 5000 нускада чоп этилди. Буюртма № 458. Баҳоси шартнома асосида.

«Ўзбекистон» нашриёти, 700129, Тошкент, Навоий, 30. Нашр № 32-93.

Ўзбекистон Республикаси Давлат матбуот қўмитаси ижарадаги Тошкент полиграфия комбинатида босилди. 700129, Навоий кўчаси, 30.