

32.97

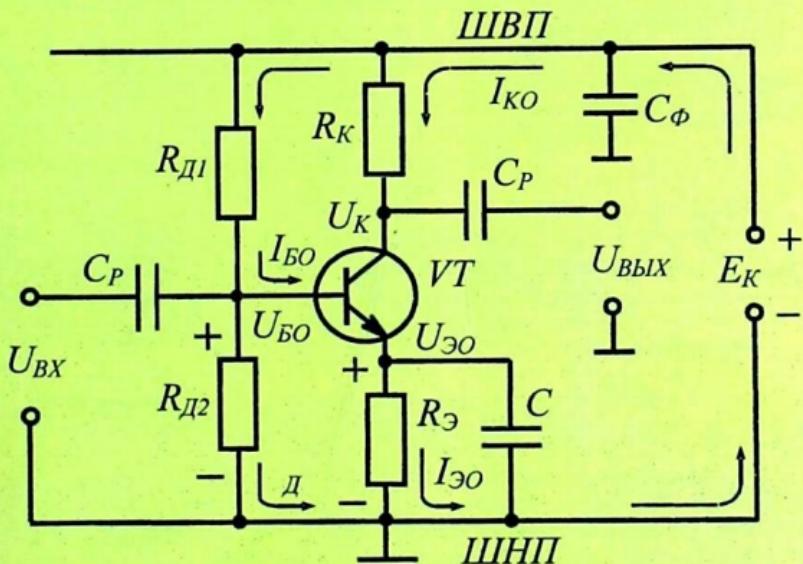
X 17

Р. Н. Халиуллин

Басын

060

ЭЛЕКТРОННЫЙ УСИЛИТЕЛЬ ЭЛЕКТРОНДУК КҮЧӨТКҮЧ



Учебное пособие для студентов
физических и технических специальностей

Физикалык жана техникалык адистиктердин
студенттери үчүн окуу куралы

УДК 621.38
ББК 32.85 я73
Х 17

Допущено Министерством образования и науки Кыргызской Республики
в качестве учебного пособия для студентов высших учебных заведений.

Приказ № 292/1 от 27.04.2011.

Рецензенты: Торобеков Б.Т. – канд. техн. наук, доцент, проректор по
учебн. работе Кыргызского государственного
технического университета им. И. Рazzакова.

Тешебаев А. – канд. техн. наук, профессор,
декан энергетического факультета
Ошского технологического университета.

Усаров А.С. – канд. физ.- мат. наук, доцент кафедры
экспериментальн. и теоретич. физики ОшГУ.

Халиуллин Р.Н.

Х 17 Электронный усилитель. Электрондук күчөткүч:
Учеб. пособие для студ. физ. и техн. спец. высш. учеб. заведений. /
Ошск. госуд. ун-т. – г. Ош: 2011. - 80 с., на рус., кырг. яз.

ISBN 978-9967-03-731-1

Пособие ориентировано на формирование у студентов – будущих инженеров
и учителей физики – основ электронной грамотности, умения читать и понимать
радиотехнические схемы.

В содержание пособия включены пять видов усилительных каскадов:
простейший и типовой усилительные каскады, эмиттерный повторитель, простой и
дифференциальный усилители постоянного тока. Кроме того, включен материал,
связанный с операционными усилителями и их применением.

Структура и содержание пособия рассчитаны как на аудиторное, так и на
самостоятельное усвоение студентами основ электронной усилительной техники.
Методически пособие построено по принципу «от простого – к сложному». С этой
целью изучение физических принципов работы усилителя начинается с изучения
азбуки чтения радиотехнических схем с постепенным усложнением материала.
Предложена простая методика составления эквивалентных схем электронных
устройств для постоянных и переменных токов и определения путей протекания
этих токов.

Пособие может использоваться для самостоятельного изучения основ
электроники.

Х 2302030000 - 11

УДК 621.38
ББК 32.85 я73

ISBN 978-9967-03-731-1

КИРИШҮҮ

Ар түрдүү радиотехникалык түзүлүштөрдүн принципиалдык схемаларын окуй алуу жана түшүнүү билгичтүү инженер-электрониктиң, ошондой эле маалыматты аралыккаберүү жана иштеп чыгуу менен байланышкан каалаган инженердин негизги жана башкы билгичтүү болуп саналат. Андан тышкары радиоэлектрондук түзүлүштөрдө болуп етүүчү физикалык процесстерди түшүнүү азыркы физика мугалимине жана жаштар менен окуучулардын техникалык чыгармачылык ишишин жетекчисине да керек. Бул билгичтүүктер радиоэлектрондук жабдууну оптималдуу пайдаланууга, бул жабдуулардын иштебей калуусунун себептерин бат аныктоого жана тиешелүү ондоо иштерин жүргүзүүгө жардам беришет.

Радиоэлектрониканы өздөштүрүүде негизги ачкыч болуп транзистордун жана анын негизинде түзүлгөн электрондук күчтөкүчтүн иштөө принциптерин билүү эсептөт. Бул билимдердин базасында ар түрдүү радиоэлектрондук түзүлүштөр: генераторлор, модуляторлор, детекторлор, логикалык, импульстук жана цифралык түзүлүштөр жөнүндө элестөөлөр калыптанат.

Колдонмунун окуу материалы электрондук күчтөкүчтү окуп үйрөнүүгө дароо эле эмес, ар түрдүү токтордун агуу жолдорун «корөү алуу» жана аны ар бир ток үчүн өзүнчө эквиваленттүү схема аркылуу корсөтүү билгичтүүн калыптандыруу менен бара-бара киришүүгө мүмкүндүк берет.

Колдонмода күчтөкүч каскалдардын беш түрү каралган: эн жөнокой жана типтүү күчтөкүч каскалдар, эмиттердик кайталагыч, турактуу токтун жөнокой жана дифференциалдык күчтөкүч. Интегралдык технологияларга негизделген азыркы электрониканын элементтик базасы менен тааныштыруу максатында колдонмого операциялык күчтөкүчтөр жана алардын параметрлери менен байланышкан материал да киргизилген. Ал эми операциялык күчтөкүчтөр жана алардын мүмкүнчүлүктөр жөнүндө бир кыйла теренирээк элестөөнү калыптандыруу үчүн операциялык күчтөкүчтөрдүн колдонулушунун негизги бағыттары: сумматорлор, интеграторлор, дифференциаторлор жана компараторлор каралган.

ВВЕДЕНИЕ

Умение читать и понимать принципиальные схемы различных радиотехнических устройств – является основным и главным умением инженера-электроника, а также любого инженера, так или иначе связанного с передачей и обработкой информации. Кроме того, понимание физических процессов, протекающих в радиоэлектронных устройствах необходимо современному учителю физики и руководителю техническим творчеством молодёжи и школьников. Эти умения помогают оптимально использовать имеющееся и провести соответствующий ремонт.

Центральным ключом при овладении радиоэлектроникой является знание принципов работы транзистора и электронного усилителя на его основе. На базе этих знаний формируются представления о различных радиоэлектронных устройствах: генераторах, модуляторах, детекторах, логических, аналоговых, импульсных и цифровых устройствах.

Учебный материал пособия позволяет приступить к изучению электронного усилителя не сразу, а постепенно, формируя умение «видеть» пути протекания различных токов и представлять её эквивалентной схемой для каждого тока в отдельности.

Рассмотрены пять видов усилительных каскадов: простейший и типовой усилительные каскады, эмиттерный повторитель, простой и дифференциальный усилитель постоянного тока. С целью познакомить с элементной базой современной электроники, базирующейся на интегральных технологиях, в пособие также включен материал, связанный с операционными усилителями и их параметрами. А для того, чтобы сформировать более глубокое представление об операционных усилителях и их возможностях, рассмотрены основные направления применения операционных усилителей: сумматоры, интеграторы, дифференциаторы и компараторы.

4875

ИНВ №

КИТЕПКАНА

964973

1. Как читать радиотехнические схемы?

Сложные радиотехнические схемы состоят из отдельных элементов, электрически соединённых между собой. Это - резисторы, конденсаторы, катушки индуктивности, диоды, транзисторы и тому подобные элементы.

Элементы радиосхем делятся на линейные и нелинейные. **Линейными элементами** являются элементы, подчиняющиеся закону Ома, то есть, величина электрического тока, протекающего через элемент прямо пропорциональна приложенному напряжению ($I \sim U$). Название «линейные элементы» они получили потому, что у них график зависимости $I = f(U)$ представляет собой прямую линию (рис. 1, а).

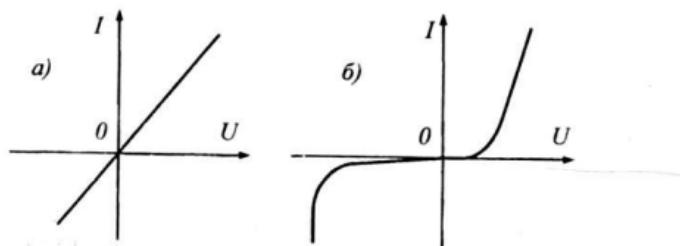


Рис. 1. Вольтамперные характеристики резистора и полупроводникового диода

Цепи, состоящие только из линейных элементов, называются **линейными цепями**. Это цепи, состоящие только из резисторов, конденсаторов и катушек индуктивности, например, колебательный контур.

Для линейных цепей справедлив **принцип суперпозиции**. Он заключается в том, что через любой линейный элемент одновременно могут протекать несколько независимых токов, совершенно не взаимодействуя друг с другом. При этом полный ток через элемент равен алгебраической сумме протекающих через него токов:

$$I = I_1 + I_2 + \dots + I_n$$

Нелинейные элементы имеют сложную зависимость тока от напряжения, и их график представляет собой кривую линию. На рисунке (1, б) представлена вольтамперная характеристика - график зависимости тока от напряжения - для полупроводникового диода.

Цепи, содержащие хотя бы один нелинейный элемент, называются **нелинейными цепями**. Обычно, эти цепи содержат диоды или транзисторы.

1. Радиотехникалык схемаларды кантитп окуу керек?

Татаал радиотехникалык схемалар өз ара электрдик(жактан) байланышкан айрым элементтерден турушат. Бул - резисторлор, конденсаторлор, индуктивдүүлүк катушкалары, диоддор, транзисторлор жана ушул сыйктуу элементтер.

Радиосхемалардын элементтери сыйктуу жана сыйктуу эмес болуп бөлүнүштөт. **Сыйктуу элементтер** болуп Омдун законуна баш ийген элементтер саналышат, б.а. элемент аркылуу агып отүп жаткан электр тогунун чоңдугу тиркелген чыналууга түз пропорциалаш ($I \sim U$). «Сыйктуу элементтер» деген аталышты бул элементтер алардын $I = f(U)$ көз карандылыгынын графиги түз сыйык түрүндө болгондугу үчүн алышкан (1-сүрөт, а).

Сыйктуу гана элементтерден турган чынжырлар **сызыктую чынжырлар** деп аталышат. Булар жалаң гана резисторлордон, конденсатордон жана индуктивдүүлүк катушкаларынан турган чынжырлар, мисалы, термелүү контуру.

Сыйктуу чынжырлар үчүн **суперпозиция принципи** аткарылат. Ал принцип каалаган сыйктуу элемент аркылуу бир убакытта бири-биринен көз карандысыз болгон бир нече токтор өз ара эч кандай аракеттенишпестен эле агып ото алаарын билдириет. Мында, элемент аркылуу өтүүчү ток андан агып отүп жаткан токтордун алгебралык суммасына барабар:

$$I = I_1 + I_2 + \dots + I_n$$

Сыйктуу эмес элементтер токтун чыналуудан болгон татаал көз карандылыгына ээ, жана алардын графиги ийри сыйык түрүндө болот. 1-сүрөттө (сүр. 1, б) жарым өткөргүч диодлун волтампердик мүнөздөмөсү – агып жаткан токтун чыналуудан көз карандылыгынын графиги - корсогулгөн.

Жок дегенде бир сыйктуу эмес элементти камтыган чынжырлар **сызыктую эмес чынжырлар** деп аталышат. Адатта бул чынжырлар диоддорду же транзисторлорду камтышат.

Мүнөздүү касиеттери боюнча радиотехникада токтордун үч түрүн ажыратышат, алар төмөнкүдөй белгиленет:

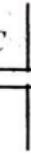
- = - тұрактуу ток, жыштығы нөлге барабар, $\omega = 0$;
- \sim - төмөнкү жыштықтагы озғормо токтор, үн жыштығындағы сигналдар, жыштық ғерцлерде жана килогерцтерде өлчөнöt,
- $\omega > 0$;
- \approx - жогорку жыштықтагы озғормо токтор, жыштық мегагерцтерде жана гигагерцтерде өлчөнöt, $\omega \gg 0$.

По характерным свойствам в радиотехнике различают три вида токов, которые обозначаются:

- = - постоянный ток, частота равна нулю, $\omega = 0$;
- ~ - переменные токи низкой частоты, например, сигналы звуковой частоты, частота измеряется в герцах и килогерцах, $\omega > 0$;
- \approx - переменные токи высокой частоты, например, радиосигналы, частота измеряется в мегагерцах и гигагерцах, $\omega \gg 0$.

Чтобы разбираться в работе радиотехнических цепей, нужно знать основные свойства элементов, из которых составлена цепь. Для этого достаточно знать свойства **пяти элементов** (трёх линейных и двух нелинейных):

 **1. Резистор** - оказывает одинаковое сопротивление, как для постоянного тока, так и для переменных токов любой частоты. Резистор обладает **активным сопротивлением** - R , то есть, энергия протекающего электрического тока преобразуется в тепловую и энергия теряется безвозвратно.

 **2. Конденсатор** - представляет бесконечное сопротивление для постоянного тока. В то же время сопротивление конденсатора переменному току зависит от частоты тока: чем ниже частота, тем больше сопротивление конденсатора. Сопротивление конденсатора переменному току при высоких частотах намного меньше, чем при низких частотах. Конденсатор обладает **реактивным сопротивлением** - X_C , это означает, что энергия электрического тока не теряется, она запасается в электрическом поле конденсатора, а затем возвращается обратно, в цепь.

 **3. Катушка индуктивности** - для постоянного тока представляет очень малое сопротивление (активное сопротивление), и оно практически равно нулю. Сопротивление катушки переменному току (реактивное сопротивление) зависит от частоты: чем выше частота переменного тока, тем больше сопротивление катушки. Сопротивление катушки на высоких частотах во много раз больше сопротивления на низких частотах. Катушка индуктивности обладает **реактивным сопротивлением** - X_L , при этом энергия электрического тока не теряется, а запасается в магнитном поле катушки и затем возвращается обратно, в цепь.

Чтобы сравнивать сопротивления линейных элементов можно воспользоваться формулами вычисления их сопротивлений:

$$R = \rho \frac{l}{S}; \quad X_C = \frac{1}{\omega C}; \quad X_L = \omega L$$

Радиотехникалык чынжырлардын иштөөсүн түшүнүп билүү үчүн чынжырды түзгөн элементтердин негизги касиеттерин билүү зарыл. Бул үчүн **беш элементтин** (үч сзыяктуу жана эки сзыяктуу эмес элементтердин) касиеттерин билүү жетиштүү:

1. Резистор - турактуу ток үчүн да, каалаган жыштыктагы озгөрмө токтор үчүн да бирдей каршылык корсөтөт. Резистор R - активдүү каршылыкка ээ, б.а. ағып өткөн электр тогунун энергиясы жылуулук энергиясына өзгөртүлүп түзүлөт жана энергия кайтарымсыз жоготулат.

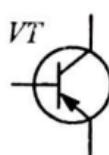
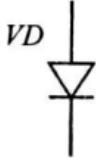
2. Конденсатор - турактуу ток үчүн чексиз каршылык корсөтөт. Ошол эле учурда конденсатордун озгөрмө токко корсөткөн каршылыгы токтун жыштыгынан көз каранды болот: жыштык канчалык томон болсо конденсатордун каршылыгы ошончолук чон болот. Конденсатордун өзгөрмө токко корсөткөн каршылыгы жогорку жыштыктарда төмөнкү жыштыктардагыга караганда алда канча кичине. Конденсатор X_C - реактивдүү каршылыгына ээ, бул электр тогунун энергиясы жоголбойт, адегенде конденсатордун электр талаасында топтолуп, андан кийин кайрадан чынжырга кайтарылат дегенди билдирият.

3. Индуктивдүүлүк катушкасы - турактуу ток үчүн өтө кичине каршылык (активдүү каршылык) көрсөтөт, жана ал иш жүзүндө нөлгө барабар. Катушканын озгөрмө токко корсөткөн каршылыгы (реактивдүү каршылык) ток жыштыгынан көз каранды: өзгөрмө токтун жыштыгы канчалык жогору болсо, катушканын каршылыгы ошончолук чон болот. Катушканын жогорку жыштыктардагы каршылыгы анын төмөнкү жыштыктардагы каршылыгынан көп эссе чон. Индуктивдүүлүк катушкасы реактивдүү X_L каршылыгына ээ, мында, электр тогунун энергиясы жоголбойт, катушканын магнит талаасында топтолот, андан кийин чынжырга кайра кайтарылат.

Сзыяктуу элементтердин каршылыктарын салыштыруу үчүн алардын каршылыктарын эсептеөнүн формулаларын пайдалануу болот:

$$R = \rho \frac{l}{S}; \quad X_C = \frac{1}{\omega C}; \quad X_L = \omega L$$

4. Диоддор - токту бир багытта өтө жакши, жана карама-каршы багытта өтө начар өткөрүүчү сзыяктуу эмес элементтер. Практикада диод токту бир багытта гана өткорот жана башка багытта өткөрбөйт деп эсептешет. Диоддор озгөрмө токту түзөтүү үчүн, детекторлор, амплитудалык чектегичтер ж.ү.с. катары пайдаланылат.



4. Диоды – нелинейные элементы, хорошо пропускают ток в одном направлении, и очень плохо – в противоположном направлении. На практике считают, что диод пропускает ток в одном направлении и не пропускает в другом направлении. Диоды используются для выпрямления переменного тока, в качестве детекторов, амплитудных ограничителей и так далее.

5. Транзисторы – также нелинейные элементы, обладают усилительными и переключательными свойствами. В них слабый входной базовый ток управляет большим выходным коллекторным током. Используются в электронных усилителях, в импульсных и цифровых устройствах.

2. Эквивалентные схемы

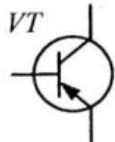
Принципиальные радиоэлектронные схемы со сложными цепями и множеством элементов с первого взгляда кажутся труднодоступными для понимания принципа работы соответствующего устройства. При анализе радиотехнических цепей большую помощь оказывает умение составлять эквивалентные схемы указанных устройств.

Эквивалентная схема – это максимально упрощенная схема, выполняющая заданную функцию и удобную для анализа и расчётов.

Эквивалентная схема создаётся на основе принципиальной (полной) схемы с учетом только тех элементов схемы, которые непосредственно участвуют в рассматриваемых процессах. Это достигается путём исключения элементов, слабо участвующих в анализируемых процессах, то есть, на месте исключаемых элементов устанавливается разрыв цепи (если сопротивление элемента слишком велико) или короткое замыкание (если сопротивление данного элемента крайне мало).

На рисунке 2 приведена простая схема из последовательно и параллельно соединённых резистора, катушки индуктивности и двух конденсаторов разной ёмкости. Схема состоит только из линейных элементов и здесь соблюдается принцип суперпозиции, то есть, если на вход одновременно поданы $=$, \sim и \approx токи, они протекают своими независимыми путями. Можно составить эквивалентные схемы для каждого из этих токов.

При составлении эквивалентной схемы для постоянного тока (рис. 3, а) учтено следующее: сопротивление конденсаторов $C1$ и $C2$ для постоянного тока бесконечно велико и поэтому для постоянного тока на их месте в схеме цепь разомкнута. В то же время, сопротивление катушки индуктивности для постоянного тока близко к нулю, поэтому



5. Транзисторлор - сыйыктуу эмес элементтер, алар күчөтүү жана алмаштырып туташтыруу касиеттерине ээ. Аларда алсыз базалык кириш тогу коллектордук чоң чыгуу тогун башкаралат. Электрондук күчөткүчтөрдө, импульстук жана цифралык түзүлүштөрдө пайдаланылат.

2. Эквиваленттүү схемалар

Татаал чынжырлары жана көптөгөн элементтери бар принципиалдык радиоэлектрондук схемалар бир караганда тиешелүү түзүлүштүн иштөө принципибин түшүнүү үчүн абдан кыйын сыйктанат. Радиотехникалык чынжырларды анализдеөө аталган түзүлүштердүн эквиваленттүү схемаларын түзө алуу билгичтиги чоң жардам берет.

Эквиваленттүү схема - бул берилген функцияны аткаруучу жана анализди, эсептөөлөрдү жүргүзүү үчүн ынгайлуу болгон максималдык жонөкөйлөштүргүлгөн схема.

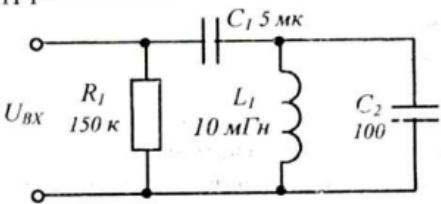


Рис. 2. Схема для разделения токов.

Эквиваленттүү схема каралып жаткан процесстерде тике катышкан элементтерин гана эсепке алынып принципиалдык (толук) схеманын негизинде түзүлөт. Бул анализденип жаткан процесстерге начар катышкан элементтерди чыгарып салуу жолу аркылуу, б.а. чыгарылып салынган элементтердин ордуна чынжыр үзүлүп коюлат (эгерде элементтин каршылыгы отө чон болсо) же чукул туюкталат (эгерде элементтин каршылыгы отө кичине болсо).

2-сүрөттө удаалаш жана жарыш туташтырылган резисторду индуктивдүүлүк катушканы жана сыйымдуулуктары ар башка болгон эки конденсаторду камтыган жонөкөй схема келтирилген. Схема жалаң гана сыйыктуу элементтерден турат жана мында суперпозиция принципи аткарылат, б.а. эгерде кириштө бир эле убакта $=$, \sim жана \approx токтор берилсе, алар оздорунун көз карандысыз жолдору боюнча ағып отүшот. Ушул токтордун ар бири үчүн эквиваленттүү схемаларды түзүүгө болот.

Турактуу ток үчүн эквиваленттүү схеманы түзүүде (3-сүрөт, а) төмөнкүлөр эске алынган: C_1 жана C_2 конденсаторлорунун каршылыгы турактуу ток үчүн чексиз чоң жана ошондуктан схемада

на месте катушки в схеме цепь замкнута. При этом получается простая эквивалентная схема, показывающая, что постоянный ток протекает только через резистор R_1 (рис. 3, б).

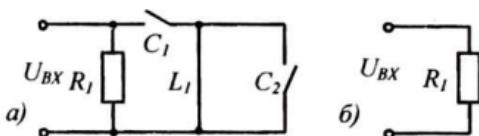


Рис. 3. Эквивалентная схема для постоянного тока.

Аналогично составляются эквивалентные схемы для низкочастотного и высокочастотного переменных токов (рис. 4, 5). Для низкочастотных токов реактивное сопротивление катушки индуктивности составляет несколько десятков омов, что во много раз меньше сопротивления резистора R_1 в 150 килоомах (см. рис. 2). Поэтому на месте резистора R_1 можно установить разрыв цепи. Реактивные сопротивления конденсаторов $C1$ и $C2$ отличаются более, чем в 100 раз, поэтому на месте конденсатора $C1$ устанавливаем замыкание, а на месте $C2$ – разрыв цепи (рис. 4, а, б).

Для высокочастотных токов реактивное сопротивление катушки $L1$ велико, а реактивное сопротивление конденсатора малой ёмкости $C2$ измеряется единицами и десятками омов, поэтому высокочастотный ток протекает в основном через него (рис. 5, а, б).

Умение составлять эквивалентные схемы облегчает чтение радиотехнических схем, и проводить необходимые расчеты. При чтении радиосхем не обязательно строить эквивалентные схемы для каждого типа токов, важно умение увидеть и указать пути протекания токов. Например, на рисунке 6 стрелками показаны пути одновременного протекания токов « $=$ », « \sim », и « \approx ».

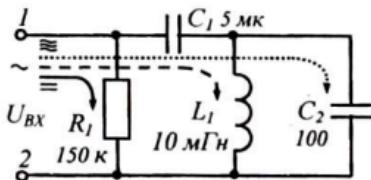


Рис. 6. Контуры токов ВЧ, НЧ и постоянного тока

Обход каждого контура надо начинать от источника соответствующего тока и заканчивать на нём же. На схеме – это выводы «1» и «2». Например, « \approx » ток протекает по цепи: «1» – $C1$ – $C2$ – «2».

конденсаторлордун ордунда чынжыр үзүлүп коюлган. Ошол эле учурда тұрактуу ток үчүн индуктивдүүлүк катушкасынын каршылығы нөлгө жакын, ошондуктан схемада катушканын ордунда чыжыр туюкталып коюлган. Мындан тұрактуу ток R_1 резистору арқылуу гана ағып отушүн көрсөткөн жөнөкөй эквиваленттик схема алынат (3-сүрөт, б).

Төмөнкү жыштықтагы жана жогорку жыштықтагы өзгөрмө токтор үчүн эквиваленттүү схемалар ушул сыйктуу эле түзүлөт (4-5 - сүрөттер). Төмөнкү жыштықтагы токтор үчүн индуктивдүүлүк катушкасынын реактивдүү каршылығы бир нече ондогон омду түзөт, бул R_1 резисторунун 150 килоомдук каршылығынан көп эс кичине (2-сүрөттүү кара). Ошондуктан схемада R_1 резисторунун ордунда чынжырдың үзүгүн жайгаштырууга болот. C_1 жана C_2 конденсаторлорунун реактивдүү каршылыктары 100 эседен көбүрөөк айырмаланышат, ошондуктан C_1 конденсаторунун ордунда чукул туюктоону, ал эми C_2 нин ордунда – чынжырдың үзүгүн жайгаштырабыз (4-сүрөт, а, б).

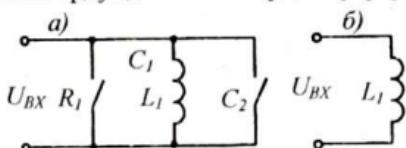


Рис. 4. Эквивалентная схема для низкочастотного переменного тока

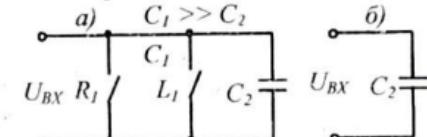


Рис. 5. Эквивалентная схема для высокочастотного переменного тока.

Жогорку жыштықтагы токтор үчүн L_1 катушкасынын реактивдүү каршылығы отө чоң, ал эми сыйымдуулугу кичине C_2 конденсаторунун реактивдүү каршылығы бирдик жана ондук Ом менен олчонөт, ошондуктан жогорку жыштықтагы ток негизинен ал арқылуу ағып өтөт (5-сүрөт, а, б).

Эквиваленттүү схемаларды түзүү билгичтіги радиотехникалык схемаларды окууну жана керектүү эсептоолөрдү жүргүзүүнү женилдетет. Радиосхемаларды окууда токтордун ар бир тиби үчүн эквиваленттүү схемаларды түргузуу зарыл эмес, токтордун ағып өтүү жолдорун коро алуу жана көрсөтө алуу билгичтіги маанилүү. Мисалы 6-сүрөттө «=», «~», «≈» токторунун бир эле убакта ағып өтүү жолдору жебелер менен көрсөтүлгөн.

Ар бир контурду айланып чыгууну тиешелүү токтун булагынан баштоо жана анын өзүнө келип аяктоо керек. Схемада - бул «1» жана «2» чыгуулары. Мисалы, «≈» тогу «1» – C_1 – C_2 – «2» чынжыры боюнча ағып отөт.

3. Четырехполюсники

В радиоэлектронике используются такие понятия, как двухполюсник и четырёхполюсник. Полясами являются выводы, которыми элемент присоединяется к схеме. Двухполюсниками являются резисторы, конденсаторы, катушки, диоды и другие простые элементы электрических схем. Примером четырёхполюсника является, например, трансформатор.

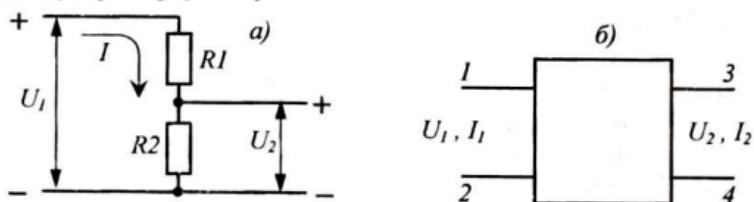


Рис. 7. Делитель напряжения и условное обозначение четырехполюсника

Простейшим четырехполюсником является делитель напряжения (рис. 7, а). Используя закон Ома, можно вывести зависимость выходного напряжения U_2 от входного напряжения U_1 :

$$I = \frac{U_1}{R_1 + R_2}; \quad U_2 = I \cdot R_2; \quad U_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U_1$$

Название «делитель напряжения» происходит от пропорции:

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{R_2}{R_1 + R_2}.$$

Основное назначение четырехполюсника – передача энергии (информации) от входа к выходу. Это может быть фильтр, усилитель, преобразователь и тому подобное устройство.

Четырёхполюсник изображается в виде «чёрного ящика» с двумя парами выводов (рис. 7, б). Здесь выводы 1-2 служат входом, а выводы 3-4 – выходом.

Состояние четырёхполюсника в любой момент времени определяется четырьмя величинами:

- | | | |
|------------------------------|---|----------------------|
| U_1 - входное напряжение; | } | Управляющие величины |
| I_1 - входной ток; | | |
| U_2 - выходное напряжение; | } | Управляемые величины |
| I_2 - выходной ток. | | |

Зависимости между этими величинами описываются четырьмя параметрами и тремя характеристиками.

Основными параметрами четырехполюсника являются:

3. Төрт уюлдуктар

Радиотехникада кош (эки) уюлдук (кош уюлдуу элемент) жана төрт уюлдук (төрт уюлдуу элемент) деген түшүнүктөр пайдаланылат.

Уюлдар болуп элемент схемага туташтырылуучу чыгуулар саналышат.

Кош уюлдуктар болуп электр схемаларынын резисторлору, конденсаторлору, катушкалары, диоддору жана башка жөнөкөй элементтери саналышат. Төрт уюлдуктун мисалы болуп трансформатор эсептелет.

Жөнөкөй төрт уюлдук болуп чыналуу бөлгүчүү эсептелет (сүр. 7, а). Омдун законун пайдаланып чыгыш U_2 чыналуунун кириш U_1 , чыналуудан көз карандылыгын чыгарса болот:

$$I = \frac{U_1}{R_1 + R_2}; \quad U_2 = I \cdot R_2; \quad U_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U_1$$

«Чыналуу бөлгүчүү» деген ат төмөнкү пропорциядан чыгат:

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{R_2}{R_1 + R_2}.$$

Төрт уюлдуктун негизги кызматы – энергияны (информацияны) кириүүдөн чыгууга откоруп берүү.

Бул - фильтр, күчтөкүч, өзгөртүп түзгүч жана ушул сыйктуу түзүлүш болушу мүмкүн.

Төрт уюлдук эки жуп чыгаруулары (вывод) бар «кара ящик» түрүндө сүрөттөлөт (7-сүрөт, б).

Мында 1-2-чи чыгаруулар кириүү, ал эми 3-4-чыгаруулар чыгуу катары кызмат кылышат.

Төрт уюлдуктун авалы убакыттын каалаган моментинде төрт чондук менен аныкталат:

- | | | |
|---------------------------|---|-------------------------|
| U_1 - кириүү чыналуусу; | } | башкаруучу чондуктар; |
| I_1 - кириүү тогу; | | |
| U_2 - чыгуу чыналуусу; | } | башкарылуучу чондуктар. |
| I_2 - чыгуу тогу. | | |

Ушул чондуктардын ортосундагы көз карандылыктар төрт параметр жана үч мүнөздөмө аркылуу баяндалат

Төрт уюлдуктун негизги параметрлери болуп:

1) **жесткирип берүү коэффициенти** (ток боюнча, чыналуу боюнча же кубаттуулук боюнча):

$$K_I = \frac{I_2}{I_1}; \quad K_U = \frac{U_2}{U_1}; \quad K_P = \frac{P_2}{P_1}$$

1) *коэффициент передачи* (по току, по напряжению или по мощности): $K_I = \frac{I_2}{I_1}$; $K_U = \frac{U_2}{U_1}$; $K_P = \frac{P_2}{P_1}$

2) *коэффициент обратной связи* по напряжению или по току:

$$K_{OC_U} = \frac{\Delta U_1}{U_2} \text{ или } K_{OC_I} = \frac{\Delta U_1}{I_2}$$

3) *входное сопротивление*: $R_{BX} = \frac{U_1}{I_1}$

4) *выходное сопротивление*: $R_{BbIX} = \frac{U_2}{I_2}$

Нельзя сказать, что энергия полностью, на все сто процентов, передается от входа к выходу, часть энергии возвращается назад, от выхода к входу.

Такая передача энергии с выхода на вход называется *обратной связью*. Она заключается в возникновении на входе некоторой ЭДС ΔU_1 , пропорциональной выходному напряжению или выходному току: $\Delta U_1 = K_{OC_U} \cdot U_2$ или $\Delta U_1 = K_{OC_I} \cdot I_2$. Здесь K_{OC_U} и K_{OC_I} - коэффициенты обратной связи по напряжению и по току.

Зависимости между входными и выходными величинами невозможно описать аналитически (например, в виде формул), поэтому они представляются в виде графиков, называемых *характеристиками*. Наиболее часто используются следующие характеристики:

Входная характеристика, показывает зависимость входного тока от входного напряжения $I_1 = f(U_1)$.

Выходная характеристика, показывает зависимость выходного тока от выходного напряжения $I_2 = f(U_2)$.

Переходная характеристика, показывает зависимость выходного тока от входного напряжения $I_2 = f(U_1)$.

Характеристики строятся на основе многократных измерений, при этом один из параметров непрерывно поддерживается постоянным.

В реальных четырёхполюсниках неизбежно возникают искажения сигнала, когда выходной сигнал по форме заметно отличается от входного сигнала. Искажения могут быть связаны с неодинаковой передачей в зависимости от амплитуды и частоты входных сигналов. Эти искажения называются *амплитудными* и *частотными искажениями*.

Искажения, связанные с изменением спектрального состава сигнала, называются *нелинейными искажениями*. Как правило, они

2) чыңалуу боюнча тескери байланыш коэффициенти:

$$K_{OC} = \frac{\Delta U_1}{U_2}$$

3) кирүү каршылыгы: $R_{BX} = \frac{U_1}{I_1}$

4) чыгуу каршылыгы: $R_{VYX} = \frac{U_2}{I_2}$

Энергия толугу менен жүз пайызга кирүүдөн чыгууга өткөрүлүп берилет деп айтууга болбайт, энергиянын кайсы бир болуту артка, чыгуудан кирүүгө кайра берилет.

Мындача энергияны чыгуудан кирүүгү өткөрүлүп берүү **тескери байланыш** деп аталат. Ал кирүүдө чыгуу чыңалуусуна же чыгуу тогуна пропорциялдуу кандайдыр бир ΔU_1 . ЭККү пайда болушун билдириет: $\Delta U_1 = K_{OCU} \cdot U_2$ же $\Delta U_1 = K_{OC_I} \cdot I_2$. Мында K_{OCU} жана K_{OC_I} - тескери байланыш коэффициенттери.

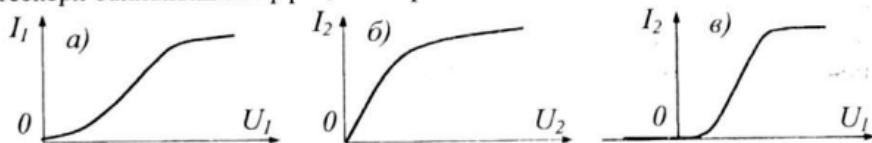


Рис. 8. Входная, выходная и переходная характеристики четырехполюсника.

Кирүү жана чыгуу чоңдуктарынын ортосундагы көз карандылыктарды аналитикалык түрдө (мисалы, формулалар түрүндө) берүү мүмкүн эмес, ошондуктан алар мұноздемелөр дейт атальшкан графиктер түрүндө көрсөтүлөт. Томонкү мұноздемелор эә эле көп пайдаланылат:

Кирүү мұноздомосу, кирүү тогунун кирүү чыңалуусуна болгон көз карандылығын көрсеттөт: $I_1 = f(U_1)$.

Чыгуу мұноздомосу, чыгуу тогунун чыгуу чыңалуусуна болгон көз карандылығын көрсеттөт: $I_2 = f(U_2)$.

Отто (переходная) мұноздомө, чыгуу тогунун кирүү чыңалуусунаң көз карандылығын көрсеттөт: $I_2 = f(U_1)$.

Мұноздемелор көп жолу кайталаңган өлчөөлөр негизинде гүзүлүштөт, мында параметрлердин бири туралтуу болуп сакталат.

Реалдуу төрт уюлдуктарда чыгуу сигналы кирүү сигналынан байкалаарлык айырмаланған кезде сигналдын бузулусу пайда болот. Бузулуулар кирүү сигналдарынын амплитудасынан жана жыштығынан болгон көз карандылыктарда өткөрүп берүү бирдей болгондугу менен

возникают в цепях, содержащих нелинейные элементы, например, диоды, транзисторы.

Использование системы параметров позволяет представить четырёхполюсник эквивалентной схемой из двух двухполюсников, в каждом из которых учтено влияние другого двухполюсника, как например, в эквивалентной схеме транзистора (см. рис. 12), где во входном двухполюснике учтена обратная связь от выходного двухполюсника, а во втором – генерирование выходного тока за счет тока в первом двухполюснике.

4. Принцип усиления

Усилитель представляет собой четырёхполюсник, на вход которого подаётся слабый, усиливающийся, сигнал, а с выхода снимается усиленный сигнал. В усилителе выходной сигнал содержит ту же информацию, что и входной сигнал, но при этом выходной сигнал больше, ярче, громче и так далее. Различают три вида электронных усилителей: *усилитель напряжения, усилитель тока, усилитель мощности*. Соответствующие коэффициенты усиления:

$$K_U = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}}, \quad K_I = \frac{I_{\text{ВЫХ}}}{I_{\text{ВХ}}}, \quad K_P = \frac{P_{\text{ВЫХ}}}{P_{\text{ВХ}}}$$

Главным в усилителе является *усиление сигнала по мощности*. Например, трансформатор или колебательный контур не являются усилителями, даже, если в них выходное напряжение больше напряжения входного сигнала (повышающий трансформатор, или резонанс напряжений в последовательном контуре). Таким образом, усилителем называется четырёхполюсник, в котором мощность выходного сигнала больше мощности входного сигнала, то есть, $P_2 > P_1$.

Здесь не происходит нарушения закона сохранения энергии, всё дело в том, что в усилителе обязательно имеется источник электропитания, например, батарея гальванических элементов, и усиление мощности сигнала происходит за счёт энергии источника питания (рис. 9).



Рис. 9. Принцип усиления

байланышкан. Бул бузулуулар **амплитудалык** жана **жышистыктык** бузулуулар деп аталашат.

Сигналдын спектрдик составынын өзгөрүшү менен байланышкан бузулуулар **сызыктуу эмес бузулуулар** деп аталашат. Бул сызыктуу эмес элементтерди, мисалы, диоддорду, транзисторлорду камтыган чыңжыларда орун алат.

Параметрлердин системасын пайдалануу төрт уюлдукту эки кош уюлдуктардан турган эквиваленттик схема түрүндө көрсөтүүгө мүмкүндүк берет, бул кош уюлдуктардын ар биринде башка кош уюлдуктун таасири эске алынган. Мисалы, транзистордун эквиваленттик схемасында кирүү кош уюлдуктун чыгыш кош уюлдуктан болгон тескери байланышы эске алынган (12-сүрөттү караныз).

4 Күчтүү принципи

Күчтүү кирүүсүнө алсыз күчтүүлүчү сигнал берилүүчү, ал эми чыгуусунан күчтүлгөн сигнал алынуучу төрт уюлдук болуп саналат. Күчтүчтө чыгуу сигналы кирүү сигналы камтыган эле сигналды камтыйт, бирок мында чыгуу сигналы чонураак, жарыгыраак, катуураак ж.у.с. Электрондук күчтүчтөрдүн үч тибин ажыратышат: **чыңалуунун күчтүкүү, токтун күчтүкүү, кубаттуулуктун күчтүкүү**. Тиешелүү **күчтүү коэффициенттери**:

$$K_U = \frac{U_{\text{вых}}}{U_{\text{вх}}} , \quad K_I = \frac{I_{\text{вых}}}{I_{\text{вх}}} , \quad K_P = \frac{P_{\text{вых}}}{P_{\text{вх}}}$$

Күчтүчтө башкы болуп сигналдарды кубаттуулук боюнча күчтүү саналат. Мисалы, трансформатор же термелүү контуру аларда чыгуу чыңалуусу кирүү чыңалуусунан чоң болгон кезде да (жогорулатуучу трансформатор, же удаалаш контурдагы чыңалуунун резонансы) күчтүкүү болуп саналышпайт. Ошентип чыгуу сигналынын кубаттуулугу кирүү сигналынын кубаттуулугунан чоң, б.а. $P_2 > P_1$ болгон торт уюлдук күчтүкүү деп аталаат.

Бул жерде энергиянын сакталуу закону бузулбайт, анткени күчтүчтө сөзсүз түрдө электрик азыктандыргыч булагы, мисалы, гальваникалык элементтердин батареясы болот, жана сигналдын кубаттуулугунун күчөшү азыктандыргыч булактын энергиясынын эсебинен жүрөт (9-сүрөт).

Ошентип, күчтүү принципи азыктандыргыч булактын энергиясын күчтүлүүчү сигналдын энергиясына өзгөртүп түзүүдо турат. Мындача өзгөртүп түзүү күчтүүчү элемент деп аталаан сызыктуу эмес элементтин жардамында тана ишке ашышы мүмкүн. Күчтүүчү элемент болуп мисалы транзистор, вакуумдук триод, лазер ж.б. приборлор кызмат кыла алат.



Таким образом, принцип усиления заключается в преобразовании энергии источника питания в энергию усиливаемого сигнала. Такое преобразование возможно с помощью нелинейного элемента, который называется усилительным элементом. Усилительным элементом может служить, например, транзистор, вакуумный триод, лазер и др.

5. Транзистор – усилительный элемент

Работа транзистора в качестве усилительного элемента основана на зависимости величины коллекторного тока от величины тока базы:

- если нет базового тока – нет и коллекторного тока,
- если есть базовый ток – есть и коллекторный ток,
- если базовый ток возрастает, то возрастает и коллекторный ток,
- если базовый ток уменьшается, то уменьшается и коллекторный ток.

При этом изменения коллекторного тока в точности повторяют изменения базового тока (рис. 10), но с большей амплитудой, то есть, коллекторный ток в несколько раз больше базового тока ($I_K > I_B$). Это означает, что *слабый базовый ток управляет большим коллекторным током*. В этом и заключается *усилительное свойство транзистора*.

6. Схемы включения транзистора

Так как транзистор обладает только тремя выводами, то при включении транзистора в схему в качестве четырехполюсника, один из выводов транзистора оказывается общим для входа и выхода. При этом возможны три способа включения транзистора в схему (рис. 11).

Это – схема с общим эмиттером (схема ОЭ), схема с общей базой (схема ОБ) и схема с общим коллектором (схема ОК). В каждой схеме включения параметры транзистора, как четырехполюсника, оказываются различными. В таблице 1 приведены основные параметры типового транзистора при разных схемах включения в схему.

Таблица 1. Параметры транзистора в разных схемах включения

	K_I	K_U	R_{BX}	$R_{вых}$
ОЭ	10...100	100...500	10...20 кОм	1...2 кОм
ОБ	меньше 1	10...50	100...200 Ом	200...500 кОм
ОК	100...1000	1	0,1...100 Мом	1...100 Ом

На практике наибольшее применение получила схема ОЭ, которая позволяет осуществить усиление входного сигнала одновременно и по напряжению и по току.

5. Транзистор - күчтүүчүү элемент

Транзистордук күчтүүчүү элемент катары иштөөсү коллектордук токтун чоңдугунун базанын тогунун чоңдугунан болгон көз карандылыгына негизделген:

- эгерде базалык ток жок болсо, анда коллектордук ток дагы жок,
- эгерде базалык ток бар болсо, анда коллектордук ток дагы бар,
- эгерде базалык ток чоңойсо, анда коллектордук ток дагы чоңойот,
- эгерде базалык ток кичирейсе, анда коллектордук ток дагы кичирейт.

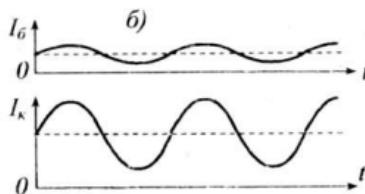
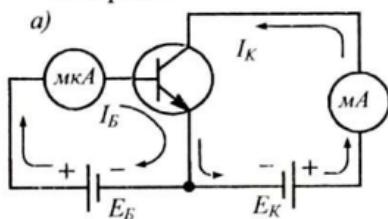


Рис. 10. Базовый и коллекторный токи транзистора

Мында коллектордук токтун өзгөрүүсү базалык токтун өзгөрүүсүн так өзүндөй кайталайт, бирок чонураак амплитуда менен (10-сүрөт,б), б.а. коллектордук ток базалык токтан бир нече чон ($I_K > I_B$). Бул **алсыз базалык ток чоң коллектордук токту башкарат** дегенди билдириет. Транзистордун **күчтүүчүү касиети** мына ушунда болуп саналат.

6. Транзисторду бириктүрүү схемалары

Транзистор үч чыгарууга ээ болгондуктан аны схемага төрт уюлдук катары бириктүрүүдө транзистордун бир чыгарусу кириү жана чыгуу үчүн жалпы болот. Мында транзисторду схемага бириктүрүүгө үч ыкма менен мүмкүн болот (11- сүрөт).

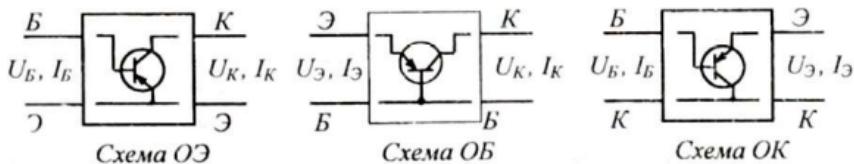


Рис. 11. Схемы включения транзистора

Бул - жалпы эмиттердүү схема (ЖЭ схемасы), жалпы базалуу схема (ЖБ схемасы), жалпы коллектордуу схема (ЖК схемасы).

Основным параметром транзистора в схеме ОЭ является коэффициент передачи по току β . Это коэффициент усиления по току. Его, под названием параметра h_{21} , обязательно указывают во всех справочниках. Это - отношение изменения выходного тока к вызвавшему его изменению входного тока: $\beta = \frac{\Delta I_K}{\Delta I_B}$ при условии $U_K = \text{const}$, то есть, когда изменение коллекторного тока - ΔI_K обусловлено только изменением тока базы - ΔI_B .

7. Эквивалентная схема транзистора

Эквивалентная схема транзистора по схеме ОЭ состоит из двух двухполюсников (рис. 12). Эти двухполюсники можно рассматривать раздельно, но с учетом влияния их друг на друга. Эти влияния учтены в системе h -параметров:

h_{11} - входное сопротивление транзистора;

h_{12} - коэффициент обратной связи по напряжению:

$$h_{12} = \frac{\Delta U_1}{\Delta U_2} \text{ или } h_{12} = \frac{u_1}{u_2};$$

h_{21} - коэффициент усиления по току, β ;

h_{22} - выходная проводимость.

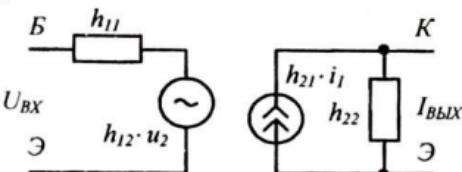


Рис. 12. Эквивалентная схема транзистора по схеме ОЭ.

Влияние выхода транзистора на его вход на эквивалентной схеме отражено включением в первый двухполюсник генератора переменной ЭДС: $e = h_{12} \cdot u_2$, а влияние входа на выход - включением в выходную цепь генератора тока: $i_2 = h_{21} \cdot i_1$. Это усиленный, коллекторный ток.

Величина параметра h_{12} близка к нулю ($h_{12} < 0,001$), поэтому им иногда можно пренебречь и не учитывать его. Выходное сопротивление транзистора $R_{\text{вых}} = \frac{1}{h_{22}}$.

Использование эквивалентной схемы транзистора, облегчает анализ работы усилителя и упрощает расчет схемы усилителя.

Төрт уюлдук катары транзистордун параметрлери ар бир схема боюнча бириктиргендө ар түрдүү болот. 1-таблицада типтуу транзистордун схемага түрдүүчө бириктиргендеги негизги параметрлери берилген.

Таблица 1. Транзистордун түрдүү бириктируулардөгү параметрлери

	K_I	K_U	R_{BX}	$R_{вых}$
ЖЭ	10...100	100...500	10...20 кОм	1...2 кОм
ЖБ	1 дең кичи	10...50	100...200 Ом	200...500 кОм
ЖК	100...1000	1	0,1...100 Мом	1...100 Ом

Иш жүзүндө кирүү сигналын бир эле убакта чыналуу боюнча жана ток боюнча күчтөгүүнү ишке ашырууга мүмкүндүк берген ЖЭ схемасы эң чоң колдонууга ээ.

ЖЭ схемасындагы транзистордун негизги параметри болуп ток боюнча жеткирип берүү коэффициенти β саналат. Бул транзистордун ток боюнча күчтөгүү коэффициенти.

Ал h_{21} параметри деген атальшата бардык сурап-бильме китеңтеринде созсүз корсөтүлөт. Бул $U_K = \text{const}$, б.а. коллектордук токтун ΔI_K өзгөрүшү бир гана база тогунун ΔI_B өзгөрүшү менен шартталган учурда чыгуу тогунун өзгөрүшүнүн аны пайда кылган, кирүү тогунунун өзгөрүшүнө болгон катышы: $\beta = \frac{\Delta I_K}{\Delta I_B}$.

7. Транзистордун эквиваленттүү схемасы

ЖЭ схемасы боюнча транзистордун эквиваленттүү схемасы эки эки уюлдуктан турат (12- сүрөт).

Бул эки уюлдуктардын ар бирин, алардын бири-бирине таасирин эсепке алуу менен, өзүнчө, айырым кароого болот, ушул таасирлер h -параметрлер системасында эсепке алынган:

h_{11} - транзистордун кирүү каршылыгы;

h_{12} - чыналуу боюнча тескери байланыш коэффициенти:

$$h_{12} = \frac{\Delta U_1}{\Delta U_2} \text{ же } h_{12} = \frac{u_1}{u_2};$$

h_{21} - ток боюнча күчтөгүү коэффициенти, β ;

h_{22} - чыгуу откөрүмдүүлүгү.

Эквиваленттүү схемада транзистордун чыгуусунун анын кирүүсүнө тийгизген таасири биринчи эки уюлдукка өзгөрмө ЭККнүн генераторун туташтыруу аркылуу чагылдырылган: $e = h_{12} \cdot u_2$, ал эми

8. Режимы работы транзистора

Транзистор может использоваться как усилительный элемент и как электронный переключатель. Всё зависит от установленного режима работы транзистора. Дело в том, что транзистор – нелинейный элемент и его коллекторный ток имеет сложную зависимость от управляемого напряжения базы.

На рисунке 13 приведена переходная вольтамперная характеристика для идеального транзистора, которая описывается составной функцией:

$$I_K = \begin{cases} 0, & \text{если } U_B \leq U_{B1} \\ k \cdot U_B, & \text{если } U_{B1} < U_B < U_{B2} \\ I_{K\text{нас}}, & \text{если } U_B \geq U_{B2} \end{cases}$$

Переходная характеристика имеет три характерных участка (1-2, 2-3, и 3-4), которые соответствуют трём режимам работы транзистора.



Рис. 13. Режимы работы транзистора

1. **Режим отсечки.** Напряжение базы меньше напряжения открытия транзистора ($U_B \leq U_{B1}$), поэтому транзистор полностью закрыт. При этом ток коллектора равен нулю независимо от величины напряжения базы ($I_K = 0$). Участок характеристики 1-2 соответствует режиму отсечки.

2. **Режим насыщения.** Напряжение базы больше напряжения насыщения транзистора ($U_B \geq U_{B2}$), транзистор полностью, до насыщения, открыт. При этом ток коллектора совершенно не зависит от величины напряжения базы и остается постоянным ($I_K = I_{K\text{нас}} = \text{const}$). Участок характеристики 3-4 соответствует режиму насыщения.

Режимы отсечки и насыщения используются ограничителями напряжения и электронными ключами.

3. **Активный режим.** При значениях базового напряжения в интервале напряжений $U_{B1} \dots U_{B2}$ транзистор находится в открытом состоянии. При этом ток коллектора управляет базовым

кирүүнүн чыгууга тийгизген таасири – чыгуу чыңжырына токтун генераторун кошуу аркылуу көрсөтүлгөн: $i_2 = h_{21} \cdot i_1$. Бул күчтөлгөн, коллектордук ток.

h_{12} параметринин чоңдугу нөлгө жакын ($h_{12} < 0,001$), ошондуктан аны эске албастан жана эсепке албай коюуга болот. Транзистордун чыгуу каршилыгы $R_{v_{bx}} = \frac{I}{h_{22}}$.

Транзистордун эквиваленттүү схемасын пайдалануу күчтөкүчтүн ишин анализдоону жөнүлдөт жана күчтөкүчтүн схемасын эсептөөнү жөнөкөйлотот.

8. Транзистордун иштөө режимдері

Транзистор күчтөкүчүү элемент жана электрондук алмаштырып туташтыргыч катары пайдаланылат.

Баардыгы транзистордун коюлган режиминен көз каранды болот.

Транзистор - сыйыктуу эмес элемент жана анын базасынын башкаруучу чыналуусунан коллектордук тогу татаал көз карандылыкка ээ.

13-сүрөттө идеалдык транзистор үчүн откөөл вольтампердик мұнәздөмө келтирилген, ал курамдык функция аркылуу берилет:

$$I_K = \begin{cases} 0, \dots, \text{егер } U_B \leq U_{B1} \\ k \cdot U_B, \text{ егер } U_{B1} < U_B < U_{B2} \\ I_{KNAС}, \text{ егер } U_B \geq U_{B2} \end{cases}$$

Транзистордун үч иштоо режимине туура келген откөөл мұнәздөмө үч мұназдүү бөлүктөргө ээ (1-2, 2-3, жана 3-4).

1. Кесип таштоо режими. Базанын чыналуусу транзистордун ачылуу чыналуусунан кичине болгондуктан ($U_B \leq U_{B1}$), транзистор толугу менен жабык. Мында коллектордун тогу базанын чыналуусунун чоңдугунан көз карандысыз түрде нөлгө барабар ($I_K = 0$). Мұнәздөмөнүн 1-2 бөлүгү кесип таштоо (отсечка) режимине тура келет.

2. Каныгуу режими. Базанын чыналуусу транзистордун каныгуу чыналуусунан соң болгондо ($U_B \geq U_{B2}$), транзистор толугу менен, каныкканга чейин, ачык. Мында коллектордун тогу базанын чыналуусунун чоңдугунан таптакыр көз каранды болбайт жана туруктуу бойдан калат ($I_K = I_{KNAС} = \text{const}$). Мұнәздөмөнүн 3-4 бөлүгү каныгуу режимине туура келет.

Кесип таштоо жана каныгуу режимдері чыналууну чектегичтерде жана электрондук ачкычтарда пайдаланышат.

напряжением, то есть, изменение коллекторного тока прямо пропорционально изменению базового напряжения: $\Delta I_K \sim \Delta U_B$, то есть, $\Delta I_K = k \cdot \Delta U_B$.

9. Классы усиления

Входной сигнал представляет переменное напряжение (сигнал звука или видеосигнала), которое часть периода имеет положительную полярность, а вторую часть – отрицательную. На рисунке 14 приведена осциллограмма гармонического сигнала $u = U_m \cos(\omega t)$ с амплитудой U_m и частотой ω .

Соответствующий переменный коллекторный ток транзистора можно найти графически. Для этого график входного напряжения $u_{BX} = f(t)$ располагают таким образом, чтобы ось координат t временной характеристики входного сигнала оказалась расположенной параллельно оси U_B переходной характеристики транзистора (рис. 15).

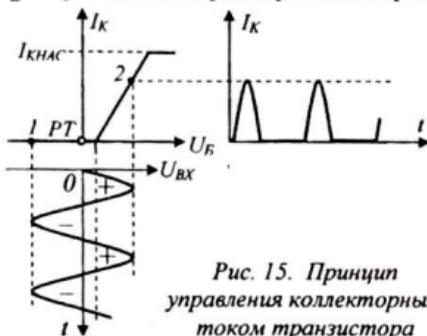


Рис. 15. Принцип управления коллекторным током транзистора

Интервал напряжений, в пределах которого изменяется напряжение базы, называется *рабочим участком*. На рисунке - это участок переходной характеристики между точками 1-2.

Точка характеристики, соответствующая состоянию, когда входное напряжение (напряжение усиливающегося сигнала) равно нулю, называется *рабочей точкой*, на рисунке - это точка РТ.

Положение рабочей точки зависит от значения начального постоянного напряжения базы.

Как видно из рисунка, в установленном режиме $U_{B0} = 0$ транзистор большую часть периода закрыт и коллекторный ток возможен только в положительные полупериоды входного сигнала, когда напряжение базы соответствует активному режиму транзистора, то есть попадает на наклонный участок переходной характеристики.

Максимуму входного напряжения соответствует точка 2, а минимуму – точка 1. При этом коллекторный ток имеет форму

3. Активдуу режим. Базалык чыналуунун маанилери $U_{B1} \dots U_{B2}$ интервалында кезинде транзистор ачык абалда турат. Мында коллектордун тогу базалык чыналуу тарабынан башкарылат, б. а. коллектордук токтун өзгөрүшү базалык чыналуунун өзгөрүшүнө түз пропорциялдуу: $\Delta I_K \sim \Delta U_B$, же $\Delta I_K = k \cdot \Delta U_B$.

9. Күчөтүү класстары

Кирүү сигналы өзгөрмө чыналуу (үн сигналы же видео сигналы) болуп саналат, ал термелүү мэггилиниң бир бөлүгүндө - он, ал эми экинчи бөлүгүндө - терс уюлдуулукка ээ.

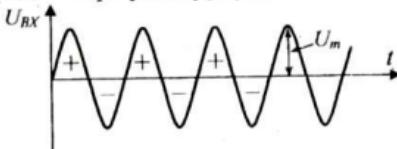


Рис. 14. Переменное входное напряжение

14-сүрттө амплитудасы U_m жана жыштыгы ω болгон гармоникалык $u = U_m \cos(\omega t)$ сигналынын осциллографмасы келтирилген.

Транзистордогу тиешелүү өзгөрмөлүү коллектордук токту графика түрүндө табууга болот. Бул үчүн кирүү $u_{BX} = f(t)$ чыналуусунун графигин (кирүү сигналын убакыттык мүнөздөмөсүнүн) t координата огу транзистордун откөөлдүк мүнөздөмөсүнүн U_B огuna жарыш болгондой түрдө жайгаштырышат (15-сүрт).

Базанын чыналуусунун өзгөрүп жаткан чыналуу аралыгы **жумушчу участок** деп аталат. Сүрттө – бул откөөлдүк мүнөздөмөнүн 1-2- чекиттеринин арасындагы участок.

Кирүү чыналуу (күчөтүрүүлүчү сигнал чыналуусу) нөлгө барабар болгон абалга дал келген мүнөздөмөнүн чекити **жумуш чекити** деп аталат, сүрттө – бул РТ чекити.

Жумушчу чекиттин жайланиши базадагы башталгыч турактуу чыналуусунан көз каранды.

Сүрттөн көрүнүп турғандай, коюлган $U_{B0} = 0$ режимде транзистор мэггилидин копчулук болумүндө жабык, жана коллектордук ток кирүү сигналынын базанын чыналуусу транзистордун активдуу режимине тира келген он жарым мэггильдерде гана болушу мүмкүн, башкача айтканда откөөлдүк мүнөздөмөнүн томонку жантых участогуна ылайык келет.

Кирүү чыналуусунун максимумуна – 2 чекит, ал эми минимумуна – откөөлдүк мүнөздөмөсүнүн 1 чекити туура келет. Мында коллектордук ток импульстар формасына ээ. Жана чыгуу сигналы кирүү

импульсов и выходной сигнал совершенно не похож на входной сигнал, то есть, сигнал усиливается с искажениями.

Для того чтобы сигнал в транзисторе усиливался без искажений, необходимо, чтобы напряжение базы всегда находилось на активном участке переходной характеристики (на наклонном участке).

Следовательно, рабочая точка должна располагаться на середине наклонного участка характеристики, а весь рабочий участок размещаться в пределах наклонного участка характеристики (рис. 16).

Это равносильно попытке управлять потоком воды из крана: для того, чтобы, вращая ручку крана вправо-влево, уменьшать или увеличивать поток воды, нужно, чтобы в исходном состоянии кран был наполовину открыт. При этом можно уменьшать (есть, что уменьшать) или увеличивать поток воды.

Режим работы транзистора, при котором оба полупериода входного сигнала усиливаются одинаково, называют *усиление в классе A*. При этом время открытого состояния транзистора равно периоду $t_{OTKP} = T$.

Если усиливаются только положительные полупериоды, а отрицательные полупериоды не усиливаются, такой режим называют *усиление в классе B*. При этом время открытого состояния равно половине периода $t_{OTKP} = T / 2$.

Для этого рабочая точка располагается в точке отсечки коллекторного тока (нижняя точка активного участка).

Различают также *усиление в классе AB* (рабочая точка у нижней части активного участка) и *в классе C* (рабочая точка левее точки отсечки).

В режиме усиления класса *AB* большую часть периода транзистор открыт, то есть, время открытого состояния больше половины периода, $T / 2 < t_{OTKP} < T$.

В режиме усиления класса *C* транзистор открыт меньше, чем на полпериода, то есть, $t_{OTKP} < T / 2$.

Указанные режимы применяются много реже, чем режимы класса *A* и *B*. В дальнейшем будем рассматривать усилители, работающие в классе *A*.

Временные характеристики коллекторного тока при работе транзистора в различных классах усиления (*A*, *AB*, *B* и *C*) показаны на рисунке 17. Заштрихованные части соответствуют открытому состоянию транзистора.

Режим работы транзистора устанавливается начальным смещением напряжения базы U_{BO} с помощью отдельного источника постоянного напряжения $U_{CM} = U_{BO}$

сигналына таптакыр оқшош эмес, башкача айтканда, сигнал бурмаланып күчтөлөт.

Сигнал транзистордо бузулмаланбай күчтөлсүн үчүн базанын чыналуусу дайыма откөөлдүк мұнәздемөнүн активдуу участогунда (жантык участогунда) болушу зарыл.

Демек, жумушчу чекит мұнәздемөнүн жантык участогунун борборунда, ал эми жумушчу участок толугу менен жантык участогунун чектеринде жайгашууга тийиш (16-сүрөт).

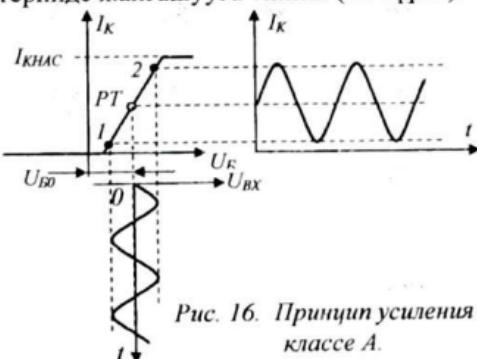


Рис. 16. Принцип усиления в классе А.

Бул крандан күйоулууучу суунун ағымын башкаруу аракетине төң күчтүү: крандын туткасын онго-солго айландыруу аркылуу суунун ағымын кичирейттүү же чоңойтуу үчүн, баштапкы абалында кран жарым жартылай ачык болууга тийиш.

Ушундай болгондо гана суунун ағымын кичирейттүү (кичирейтс турган нерсе бар) же чоңойтуу мүмкүн.

Транзистордун кирүү сигналынын эки жарым мезгили бирдей күчтөлгөн иштөө режими **A классындагы күчтүү** деп аталат.

Мында транзистордун ачык абалда болуу убактыы мезгилге барабар $-t_{OTKP} = T$.

Эгерде жалаң оң жарым мезгилдер гана күчтөлсө, ал эми терс жарым мезгилдер күчтөлбосө, мында режимди **B классындагы күчтүү** деп аташат.

Мында, транзистор ачык абалдын созулуу убакыттысы мезгилдин жарымына барабар $t_{OTKP} = T/2$.

Бул үчүн жумушчу чекит коллектордук токтун кесип таштоо чекитинде жайгашат (активдуу участоктун төмөнкү чекити).

Ошондой эле **AB классындагы күчтүүнү** (жумушчу чекит активдуу участоктун төмөнкү болутгандо) жана **C классындагы күчтүүнү** (жумушчу чекит кесип таштоо чекитинен сол жагында) ажырата алышат.

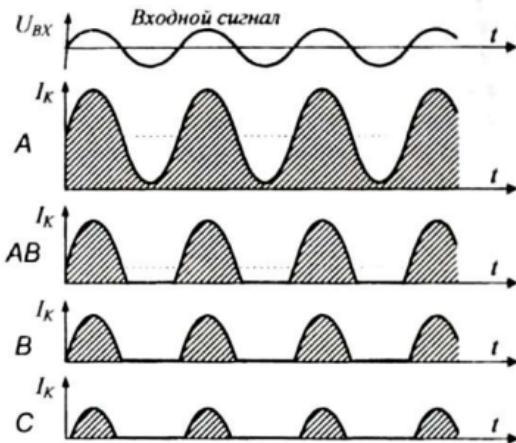


Рис. 17. Классы усиления

10. Установка режима работы транзистора

Для того чтобы обеспечить необходимый режим работы транзистора и установить рабочую точку в соответствующее положение, используется источник постоянного напряжения - E_B , который включается между базой и эмиттером (рис. 18). На рисунке стрелками показаны направления постоянных токов базы I_{B0} и коллектора I_{K0} . Помните, что путь постоянного тока начинается от «+ E » и заканчивается на «- E ».

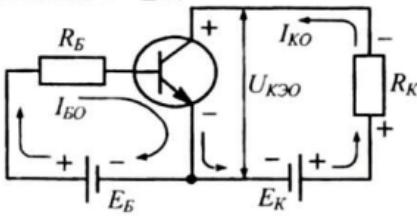


Рис. 18. Установка режима работы транзистора

Базовый ток измеряется десятками и сотнями микроампер, а коллекторный ток – единицами и десятками миллиампер, то есть коллекторный ток примерно в 100-200 раз больше базового тока. Если не учитывать небольшого сопротивления открытого эмиттерного $p-n$ -перехода ($r_{B\Theta} \approx 100 \dots 200$ Ом), когда $r_{B\Theta} \ll R_B$, начальный базовый ток можно вычислить, используя закон Ома. Например, если $E_B = 1,5$ В и $R_B = 100$ кОм, тогда начальный базовый ток

AB классындагы режимде транзистор мезгилдин көпчүлүк белугүндө ачык, б.а. ачык абалда болуу убактысы мезгилдин жарымынан чон $T/2 < t_{OTKP} < T$.

С классындагы күчтөгүү режиминде транзистор жарым мезгилден азырак убакытта ачык болот, б.а., $t_{OTKP} < T/2$.

Аталган режимдер А жана В класстарындагы режимдерге караганда өто сейрек колдонулушат. Мындан ары А классында иштөөчү күчтөкүчтүрдү карайбыз.

Транзистордун ар түрдүү (A, AB, B жана C) күчтөгүү класстарында иштеген кезинdegи коллектордук тогунун убакыт боюнча мұноздәмәлөрү 17- сүрөттө көрсөтүлгөн.

Штрихтелген бөлүктөр транзистордун ачык абалына ылайык келишет.

Транзистордун иштөө режими анын базасынын U_{BO} чыналуусун $U_{CM} = U_{BO}$ болгон жылыштыруу чыналуусу өзүнчө туралтуу чыналуу булагынын жардамында баштапкы жылыштыруу арқылуу аныкталат.

10. Транзистордун иштөө режимин уюштуруу

Транзистордун керектүү режимин камсыздоо жана жумушчу чекитин тиешелүү абалга коюу үчүн туралтуу E_B чыналуусунун булагы пайдаланылат, ал база менен эмиттердин ортосуна бириктирилед (18 сүрөт).

Сүрөттө базанын I_{B0} жана коллектордун I_{K0} туралтуу токторунун багыттары жебелер арқылуу көрсөтүлгөн.

Туралтуу токтун жолу «+E» ден башталып жана «-E» ден аякташын эсицизден чыгарбаңыз.

Базалык ток ондогон жана жүздөгөн микроампер менен, ал эми коллектордук ток онго чейинки жана ондогон миллиампер менен өлчинет б.а. коллектордук ток базалык токton болжол менен 100-200 эссе чон.

Эгерде ачык эмиттердик $p-n$ -өткоолдун $r_{BE} \ll R_B$, кезинdegи анчалык чоң эмес каршылыгын ($r_{BE} \approx 100 \dots 200$ Ом), эсепке албаса, баштапкы базалык токту Омдун закону боюнча эсептеп чыгууга болот. Мисалы, эгерде $E_B = 1,5$ В жана $R_B = 100$ кОм, болсо,

$$I_{B0} = \frac{E_B}{R_B} = \frac{1,5 \text{ В}}{100 \text{ кОм}} = \frac{1,5 \text{ В}}{100 \cdot 10^3 \text{ Ом}} = 1,5 \cdot 10^{-5} \text{ А} = 15 \text{ мкА}$$

Эгерде баштапкы базалык токту $I_{B0} = 50 \text{ мкА}$, болгондой коюу керек болсо, анда R_B резистордун каршылыгын томөнкү формула боюнча эсептей алабыз:

$$I_{BO} = \frac{E_B}{R_B} = \frac{1,5 \text{ В}}{100 \text{ кОм}} = \frac{1,5 \text{ В}}{100 \cdot 10^3 \text{ Ом}} = 1,5 \cdot 10^{-5} \text{ А} = 15 \text{ мкА.}$$

Если нужно установить начальный базовый ток $I_{B0} = 50 \text{ мкА}$, сопротивление резистора R_B можно вычислить по формуле:

$$R_B = \frac{E_B}{I_{B0}} = \frac{1,5 \text{ В}}{50 \text{ мкА}} = 30 \text{ кОм}$$

Сопротивление коллекторного резистора R_K обычно устанавливают таким, чтобы через него протекал номинальный коллекторный ток I_{KO} , который указан в справочных данных по соответствующему транзистору. При этом сопротивление коллекторного резистора R_K должно быть таким, чтобы на резисторе R_K терялась примерно половина напряжения источника E_K , то есть, $U_R = 0,5 E_K$. Сопротивление резистора R_K можно рассчитать по формуле: $R_K = \frac{0,5 E_K}{I_{KO}}$.

Например, при $E_K = 5 \text{ В}$ и $I_{KO} = 1,5 \text{ мА}$ $R_K = \frac{0,5 \cdot 5 \text{ В}}{1,5 \text{ мА}} \approx 1,6 \text{ кОм}$

Недостатком приведенной схемы питания транзистора является необходимость использования двух источников ЭДС. На практике питание цепи базы и коллектора осуществляют с помощью одного источника – E_K , как показано на рисунке 19. Стрелками показаны направления постоянных токов I_{B0} и I_{KO} .

Если усилитель содержит два и более транзистора, все транзисторы получают питание от одного источника E_K (рис. 20). При этом питание транзисторов осуществляется от двух проводников, называемых *шинами*. Шинами обычно называют два подвешенных провода, по которым скользят контакты целой группы троллейбусов, движущихся по одному маршруту.

Потенциал одной шины условно принимается равным нулю и эту шину называют *шиной нулевого потенциала* – ШНП (иногда ее называют просто «*масса*»). При этом потенциалы всех точек схемы измеряются относительно массы – шины нулевого потенциала. Признаком шины нулевого потенциала на схеме является значок «*массы*» - перевернутая буква Т.

Другая шина, соединённая с положительным выводом источника питания «+ E_K », имеет положительный потенциал и называется *шиной высокого потенциала* – ШВП. На схеме, приведенной на рисунке 20, ШВП имеет потенциал $+5 \text{ В}$, а ШНП $- 0 \text{ В}$.

$$R_B = \frac{E_B}{I_{BO}} = \frac{1,5 B}{50 \text{ мкА}} = 30 \text{ кОм}$$

Коллектордук резистордун R_K каршылыгын аттап аларылуу тиешелүү транзистор бонча сурап-бильме кигептерде берилген номиналдык коллектордук ток I_{KO} агып өткөндөй чоңдукта таандап альышат. Мындай коллектордук R_K резисторунун каршылыгы бул резистордо булактын E_K чыналуусунун болжол менен жарымы жоголо тургандаи болууга тийиш, б.а. $U_R = 0,5 E_K$. R_K резисторунун каршылыгын $R_K = \frac{0,5 E_K}{I_{KO}}$ формуласы боюнча эсептөөгө болот.

Мисалы, $E_K = 5 \text{ В}$ жана $I_{KO} = 1,5 \text{ мА}$, $R_K = \frac{0,5 \cdot 5 \text{ В}}{1,5 \text{ мА}} \approx 1,6 \text{ кОм}$.

Транзисторду азыктандыруунун келтирилген схемасынын кемчилеги болуп эки ЭКК булагын пайдалануунун зарылдыгы эсептелет. Практикада базанын жана коллектордун чынжырларын азыктандырууну бир – E_K булагынын жардамында 19-сүрттө көрсөтүлгөндөй ишке ашырышат. Жебелер менен туралктуу I_{BO} жана I_{KO} токторунун бағыттары көрсөтүлгөн.

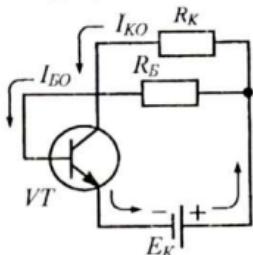


Рис. 19. Питание транзистора от одного источника.

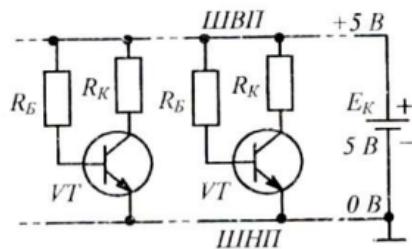


Рис. 20. Питание группы транзисторов от одного источника.

Эгерде күчөткүч эки же андан ашык сандагы транзисторлорду камтыса, бардык транзисторлор бир E_K булагынан азыктанышат (20-сүрт). Мында транзисторлордун азыктандыруусу эки **шина** деп аталган откоргүчтөрден камсыз кылышат. Маселен, троллейбустук линияда бир маршрутта кетип жаткан троллейбустардын азыктандыруусу илинип коюлган шиналар деп аталган эки калын откоргүчтөрден аткарылат.

Бир шина жердештирилген жана нөлдүк потенциалга ээ, ошондуктан ал **нөлдүк потенциалдык шинасы** – НПШ деп аталат (кээ учурда аны жонөкөй эле «масса» деп айтышат). Мында, схеманын бардык чекиттеринин потенциалдары массага – нөлдүк потенциалдуу шинага - салыштырмалуу өлчөнот.

Цепь и направление базового тока I_{B0} первого транзистора ($VT1$) таковы: $+E_K - ШВП - R1 - база - эмиттер VT1 - ШНП - -E_K$.

Аналогично можно показать направления остальных токов.

Обратите внимание. В радиотехнической литературе вместо слов «потенциал базы» или «потенциал коллектора» чаще употребляют выражения «напряжение базы» или «напряжение коллектора». Фактически потенциалы всех точек радиосхем измеряются как напряжение между указанной точкой и шиной нулевого потенциала.

11. «Золотое правило» транзистора

На рисунке 21 представлена схема, позволяющая проверить особенности изменения токов и напряжений в транзисторе. Не меняя значения напряжения питания коллекторной цепи ($E_K = \text{const}$), но, изменения только входное напряжение U_{BX} , можно с помощью вольтметров проследить за изменениями напряжений U_B , U_K на выводах транзистора.

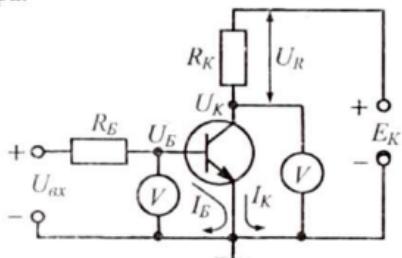


Рис. 21. Токи и напряжения в транзисторе

Если напряжение на входе U_{BX} увеличить, увеличится напряжение базы U_B и ток базы I_B . Возрастание тока базы одновременно вызывает соответствующее возрастание коллекторного тока транзистора I_K . Коллекторный ток, протекая через резистор R_K , создаёт на нём падение напряжения: $U_R = I_K \cdot R_K$.

Чтобы определить характер изменения коллекторного напряжения, воспользуемся вторым законом Кирхгофа – сумма падений напряжения в замкнутом контуре равна сумме ЭДС, включенных в контур: $U_K + U_R = E_K$, то есть $U_K + I_K \cdot R_K = E_K$. Отсюда

$$U_K = E_K - I_K \cdot R_K$$

Данное уравнение показывает, что с ростом коллекторного тока напряжение на коллекторе транзистора уменьшается.

Ноль потенциалдуу шинанын белгиси болуп «масса» белгиси, антарылган «Т» тамгасына окшош болгон белги.

Азыктандыруучу булагынын « $+E$ » оң чыгаруусуна туташкан башка шина оң потенциалга ээ жана **жогорку потенциалдык шинасы – ЖПШ** деп аталат. 20-сүрөттө келтирилген схемада ЖПШ +5 В, ал эми НПШ – 0 В потенциалга ээ.

Биринчи ($VT1$) транзистордун чынжырындагы базалык I_B тогунун багыты төмөнкүдей:

$$+ E_K - \text{ЖПШ} - R1 - \text{база} - \text{эмиттер} VT1 - \text{НПШ} - -E_K.$$

Башка токтордун багыттарын да ушундай эле көрсөтүүгө болот.

Эскертүү. Радиотехникалык адабияттарында «базанын потенциалы» же «коллектордун потенциалы» деген сөздөрдүн ордуна көбүнчө «базанын чыналуусу» же «коллектордун чыналуусу» деген сөздөр колдонулат. Иш жүзүндө радиосхемалардын бардык чекиттеринин потенциалдары көрсөтүлгөн чекит менен нөлдүк потенциалдын шинасынын ортосундагы чыналуу катары өлчөнүштөт.

11. Транзистордун «алтын эрежеси»

21-сүрөттө транзистордогу токтордун жана чыналуулардын өзгөрүүлөрүнүн өзгөчөлүктөрүн текшерүүгө мүмкүндүк берген схема көрсөтүлгөн. Коллектордук чынжырдын азыктандыруучу чыналуусунун маанисин өзгөртпөстөн туруп ($E_K = const$), бирок, бир гана кируг U_{BX} чыналуусун өзгөртүп, транзистордун чыгарууларындагы U_B, U_K чыналууларынын өзгөрүүлөрүн вольтметрлер жардамы менен байкоого болот.

Эгерде киругдөгү U_{BX} чыналуу чоңойсо, базанын чыналуусу U_B жана базанын тогу I_B чоност. Базанын тогунун осүшү ошол эле учурда транзистордун I_K коллектордук тогунун тиешелүү осүшүн пайда кылат. Коллектордук тогу R_K резистору аркылуу агып өтүүдө бул резистордо чыналуунун төмөндөшүн түзөт: $U_R = I_K \cdot R_K$.

Коллектордук чыналуунун өзгөрүшүн аныктоо үчүн Кирхгофтин экинчи законун пайдаланабыз – туюк контурда чыналуулардын төмөндөшүүлөр суммасы контурга бириккен ЭККтөрүнүн суммасына барабар: $U_K + U_R = E_K$, б.а $U_K + I_K \cdot R_K = E_K$. Мындан:

$$U_K = E_K - I_K \cdot R_K$$

Бул тенденце коллектордук токтун осүшү менен транзистордун коллекторундагы чыналуунун кичирейишин корсогот.

Эгерде, киругдөгү чыналууну кичирейтсе, аны менен бир эле убакта базанын чыналуусу, базанын тогу жана коллектордук ток кичирейишет, ал эми коллектордук чыналуу осөт. Ошентип,

Если теперь напряжение на входе уменьшать, одновременно уменьшается напряжение базы, ток базы и коллекторный ток, а коллекторное напряжение возрастёт. Таким образом, *напряжение коллектора транзистора изменяется в противофазе с его коллекторным током*.

«Золотое правило» транзистора: *Изменения коллекторного тока и коллекторного напряжения всегда сдвинуты по фазе на 180°*.

При этом сопротивление транзистора для переменного тока $R_i = \frac{\Delta U_K}{\Delta I_K}$ оказывается отрицательным, так как, когда ΔI_K положительно, в это же время ΔU_K - отрицательно.

Отрицательное сопротивление не означает «охлаждение» транзистора. Оно означает, что транзистор не поглощает энергию переменного тока, а наоборот, вносит энергию в цепь переменного тока. При этом энергия переменного тока возрастает, что подтверждает усиливательные свойства транзистора.

12. Простейший усилительный каскад

Усилительным каскадом называется усилитель, содержащий один усилительный элемент, например, один транзистор. Рассмотрим простейший усилительный каскад на биполярном транзисторе, построенный по схеме с общим эмиттером (рис. 22).

Принцип работы данного усилителя заключается в следующем: напряжение усиливающегося входного сигнала U_{BX} подается между базой и эмиттером транзистора VT и вызывает изменение напряжения между базой и эмиттером $\Delta U_{BE} = U_{BX}$.

Изменение напряжения базы ΔU_{BE} вызывает соответствующее изменение базового тока ΔI_B , а изменение базового тока ΔI_B вызывает соответствующее изменение коллекторного тока ΔI_K .

Изменяющийся коллекторный ток, протекая через нагрузку транзистора (резистор R_K), создает на нём переменное напряжение ΔU_{RK} , которое можно определить по закону Ома: $\Delta U_{RK} = \Delta I_K \cdot R_K$.

Это и есть усиленное выходное напряжение усилителя U_{VYX} , при этом $\Delta U_{RK} > \Delta U_{BE}$, то есть, $U_{VYX} > U_{BX}$.

Как известно, транзистор работает и усиливает только тогда, когда через него течет базовый ток. С помощью резистора R_E устанавливают начальный базовый ток I_{b0} таким, чтобы при любых изменениях входного напряжения базовый ток изменялся около среднего значения $I_{b0} \pm \Delta I_B$ и не исчезал равным нулю, $I_{b0} \neq 0$.

транзистордун коллекторунун чыңалуусу анын коллектордук тогу менен карама-каршы фазада озгорот.

Транзистордун «Алтын эрежеси»: Коллектордук токтун жана коллектордук чыңалуунун озгорүүлөрү фазасы боюнча дайыма 180° ка жылышкан болот. Мында транзистордун озгөрмө ток үчүн каршылыгы $R_i = \frac{\Delta U_K}{\Delta I_K}$ терс болот, анткени ΔI_K оң кезинде ΔU_K терс болот.

Терс каршылык транзистордун «мұздашын» билдирибейт. Ал транзистор озгөрмө токтун энергиясын жутпай турғандыгын, тессерисинче, озгөрмө токтун чыңжырына энергия бере турғандыгын билдириет. Мындан озгөрмө токтун энергиясы өсөт, бул транзистордун күчтөгүүчү касиеттери бар экендигин ырастайт.

12. Жөнөкөй күчтөкүч каскады

Бир күчтөгүүчү элементке, маселен транзисторго, ээ болгон күчтөкүч **каскады** деп аталат. Жалпы эмиттер схемасы боюнча биполярдык транзистор негизинде түзүлгөн эң жонокөй күчтөкүч каскады менен танышайлык (сүр. 22).

Бул күчтөкүчтүн иштөө принципи төмөнкүлөй: киругү сигналдын U_{BX} чыңалуусу VT транзистордун база жана эмиттер аралыгына берилет. Ал озгөрүлмө чыңалуу база-эмиттер аралыгындагы $\Delta U_{B\ominus} = U_{BX}$ чыңалуу озгөрүшүн пайдалык кылат.

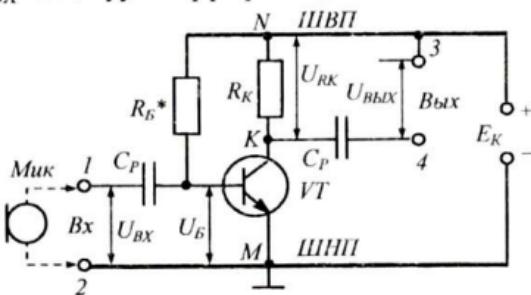


Рис. 22. Усилитель напряжения на биполярном транзисторе

База чыңалуусунун $\Delta U_{B\ominus}$ озгөрүшү база тогунун тииселүү ΔI_B озгөрүшүн чакырат, база тогунун озгөрүшү ΔI_B эссе коллектор тогунун ΔI_K озгөрүшүн пайдалык кылат.

Озгөрүп жаткан коллектор тогу транзистордун нагрузкасы - резистор R_K - аркылуу агып, озгөрүлмө ΔU_{R_K} чыңалууну пайдалык кылат. Ал чыңалууну Омдун закону боюнча тапса болот:

Величина начального базового тока I_{B0} устанавливается в зависимости от амплитуды входного сигнала. Чем больше амплитуда входного сигнала U_{max} , тем больше должен быть начальный базовый ток I_{B0} . Поэтому величина сопротивления резистора R_B для каждого транзистора подбирается экспериментально (об этом свидетельствует «звездочка» - R_B^*).

Усиливаемое входное напряжение подается через разделительный конденсатор C_P между базой и эмиттером транзистора. А усиленное напряжение снимается с нагрузки транзистора (резистора R_K), то есть, между коллектором и шиной высокого потенциала (ШВП), и через другой разделительный конденсатор C_P подается на выходные зажимы «3»-«4».

Разделительные конденсаторы C_P выполняют следующую роль: они хорошо пропускают полезный переменный ток и не пропускают постоянный ток, то есть, защищают последующие цепи от проникновения высокого постоянного напряжения, например, с базы транзистора на микрофон, подключенный к входу усилителя (см. рис. 22), или с коллектора одного транзистора на базу следующего транзистора (см. рис. 24). Благодаря этому переменные и постоянные токи в схеме оказываются разделенными и независимыми друг от друга.

В схеме можно выделить четыре тока, из них два постоянных тока - I_{B0} , I_{K0} и два переменных тока - i_{BX} и i_K . Источником постоянного базового и коллекторного тока является источник электропитания - E_K .

Источником переменного тока в базовой цепи является источник входного сигнала, например, микрофон. А вот источником переменного тока в коллекторной цепи является сам транзистор, то есть, переменное напряжение, которое возникает между коллектором и эмиттером в результате изменения коллекторного тока под действием изменяющегося базового тока.

Хотя переменный ток не имеет постоянного направления, условно принято рассматривать цепи переменного тока, обходя их контуры по направлению движения часовой стрелки.

Ниже показаны направления этих токов:

- **постоянный ток базы I_{B0} :**
+ E_K – ШВП – R_B – база – эмиттер VT – ШНП – – E_K ;
- **постоянный ток коллектора I_{K0} :**
+ E_K – ШВП – R_K – коллектор – эмиттер VT – ШНП – – E_K ;
- **переменный входной ток i_{BX} :**
точка "1" – C_P – база – эмиттер VT – ШНП – точка "2";

$$\Delta U_{R_K} = \Delta I_K \cdot R_K.$$

Ошол өзгөрүлмө чыналуу – күчтөкүчтүн чыгуу U_{VIX} чыналуусу болот. Мында $\Delta U_{RK} > \Delta U_{BX}$, башкача айтканда, чыгуу чыналуу өзгөрүшү кирүү чыналуу өзгөрүшүнөн чоң: $U_{VIX} > U_{BX}$.

Белгилүү болгондой, транзистор, анын базасы аркылуу база тогу ағып жатканда гана, иштейт жана күчтөт. R_B резистор жардамы менен башталгыч I_{bo} база тогунун чондугу ошондой мааниге орноштурулат, кирүү чыналуу каалагандай өзгөрүштерүндо база тогу орточо мааниге салыштырмалуу өзгөрүп $I_{bo} \pm \Delta I_B$, эч качан нөлгө барабар эмес болушу камсыз кылышат - $I_{bo} \neq 0$.

I_{bo} башталгыч база тогунун чондугу кирүү сигналынын амплитудасына карата калыптандырылат. Кирүү сигналынын U_{max} амплитудасы канчалык чоң болсо, ошончолук башталгыч база тогу I_{bo} да чоң болушу зарыл. Ар транзистор үчүн тиешелүү башталгыч база тогу уюштурулат, ошондуктан R_B резистордун тиешелүү каршылыгы экспериментал жол менен тандалат (ал жопунда «жылдызча» - R_B^* көрсөтөт).

Күчтөүүрүлүчү кирүү чыналуу транзистордун база жана эмиттер аралыгына ажыраткыч C_P конденсатор аркылуу берилет. Күчтөүүрүлгөн чыналуу болсо транзистордун нагрузкасынан (резистор R_K), алынат, башкача айтканда, коллектор менен жогорку потенциал шинасы аралыктан жана экинчи ажыраткыч C_P конденсатор аркылуу күчтөкүчтүн «3»-«4» чыгуу кыскычтарына берилет.

C_P ажыраткыч конденсаторлору томонкүдөй ролду аткарат: пайдалуу өзгөрүлмө токту жакшы откорушот, турактуу токту – откорушшөйт, башкача айтканда, бир чынжырдан экинчи чынжырга жогорку турактуу чыналуунун отүшүнә тоскулдук жасайт. Мисалы, транзистордун базасынан кириүүгө туташтырылган микрофонго (22-чи сүрөт) же бир транзистордун коллекторунан көзектеги транзистордун базасына (сүр. 24). Мына ошондуктан схемадагы өзгүрүлмө жана турактуу токтор бири бириңен ажыратылышат жана бири бириңен коз каранды эмес болуп калышат.

Схема аркылуу бир учурда төрт ток ағып жатат. алардын ичинен эки ток - I_{Bo} , I_{K0} – турактуу токтор жана эки ток - i_{BX} жана i_K – өзгөрүлмөлүү токтор. Турактуу токтун булагы – электр азыктандыруучу булагы – E_K .

База чынжырындагы i_{BX} өзгөрүлмө токтун булагы болуп кирүү сигналынын чыналуусунун булагы болот, мисалы, микрофон.

– *переменный коллекторный ток* i_K :

коллектор – R_K – ШВП – $+E_K$ – $-E_K$ – ШНП – эмиттер.

Протекая по указанной цепи, переменный коллекторный ток i_K создает полезное падение напряжения на резисторе R_K , формируя выходное напряжение усилительного каскада, и безвозвратно теряет часть энергии в виде тепла на внутреннем сопротивлении (r_i) источника E_K .

Для того, чтобы избежать ненужной потери энергии переменного тока, параллельно источнику E_K включается конденсатор большой ёмкости C_Φ . При этом переменный коллекторный ток протекает от ШВП в сторону ШНП не через источник E_K , а через конденсатор C_Φ , который своим малым сопротивлением переменному току как бы накоротко замыкает шину высокого потенциала с шиной нулевого потенциала по переменному току (рис. 23).

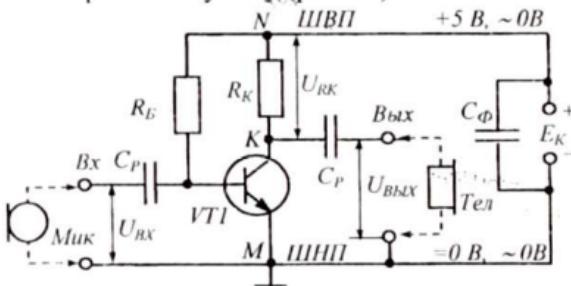


Рис. 23. «Заземление» шины высокого потенциала

Теперь ШВП имеет высокий потенциал по постоянному току и нулевой потенциал по переменному току, то есть, **ШВП через конденсатор C_Φ «заземлён» по переменному току.**

Хотя переменное выходное напряжение каскада создается на резисторе R_K (между точками K и N), однако ввиду того, что шина высокого потенциала всегда «заземлена» по переменному току, безразлично, откуда снимается переменное выходное напряжение: между точками K и N или между точками K и M .

Первый вариант нежелателен, так как обе точки K и N находятся под высоким постоянным напряжением: $+U_{\text{ко}}$ и $+E_K$, поэтому на практике в схемах ОЭ (с общим эмиттером) выходным напряжением каскада считают напряжение между коллектором и шиной нулевого потенциала (массой), то есть, между точками K и M .

Например, на резисторе усилителя по переменному току – телефон – включен через разделительный конденсатор C_Φ между коллектором и

Ал эми транзистор өзү коллектор чынжырында пайда болгон өзгөрүлмө i_K токтун булагы болуп эсептелет. Башкача айтканда, бул база тогу менен биргэ өзгөрүп жаткан коллектор жана эмиттер аралыктагы чыналуунун өзгөрүшүнан пайда болот. Төмөндө бул токтордун багыттары корсөтүлгөн.

Өзгөрүлмө токтун турактуу багыты жок болсо да, бирок өзгөрүлмө ток чынжырларын анализдергенде шарттуу түрдө өзгөрүлмө ток контурларын saat стрелкасы айланыш багыт менен кабыл алынган.

– турактуу база тогу I_{B0} :

$$+E_K - \text{ЖПШ} - R_B - \text{база} - \text{эмиттер} VT - \text{НПШ} - -E_K;$$

– турактуу коллектор тогу I_{K0} :

$$+E_K - \text{ЖПШ} - R_K - \text{база} - \text{эмиттер} VT - \text{НПШ} - -E_K;$$

– өзгөрүлмө кириү ток i_{BX} :

$$\text{чекит "I" } - C_P - \text{база} - \text{эмиттер} VT - \text{НПШ} - \text{чекит "2"};$$

– өзгөрүлмө коллектордук ток i_K :

$$\text{коллектор} - R_K - \text{ЖПШ} - +E_K - -E_K - \text{НПШ} - \text{эмиттер}.$$

Корсөтүлгөн чынжыр аркылуу агып, өзгөрүлмө i_K коллектордук ток R_K резистордо чыналуу түшүүсүн түзүп, күчтүү каскаддын чыгуу чыналуусун калыптандырат, жана E_K ток булагы аркылуу акканды, анын (r_i) ички каршылыгында энергиясынын болгутун кайтуусуз жылуулук түрүнде жоготот.

Өзгөрүлмө ток энергиясын керексиз жоготууга жол койбостук учун E_K ток булагына паралель чоң сыйымдуулукка ээ болгон C_ϕ (фильтр) конденсатору туташтырылат.

Мында өзгөрүлмө коллектордук ток ЖПШдан НПШ багытына E_K ток булагы аркылуу эмес, C_ϕ конденсатору аркылуу агат. Өзгөрүлмө токко кичине каршылык корсөткон C_ϕ конденсатор жогорку потенциал шинасын ноль потенциал шинасы менен өзгөрүлмө ток боюнча **кыска туташтыргандай** болот (сүр. 23).

Эми ЖПШ турактуу ток боюнча жогорку потенциалга ээ, бирок, өзгөрүлмө чыналуу боюнча анын потенциалы нөлгө барабар, башкача айтканда **ЖПШ конденсатор C_ϕ аркылуу өзгөрүлмө ток боюнча «жерге туташкан»**.

Каскаддын чыгуу чыналуусун R_K резистордо (К жана N чекиттер аралыкта) түзүлсө дө, жогорку потенциал шинасы үзгүлгүксүз «жер менен туташканыстан» чыгуу чыналууну каалаганча: К жана N чекиттер аралыктан алса болот, же К жана М чекиттери аралыктан, айырмасы жок.

ШНП (см. рис. 23). Такое включение нагрузки удобно при соединении последовательности усилительных каскадов в многокаскадном усилителе (рис. 24).

В схеме трёхкаскадного усилителя (рис. 24) применена стандартная нумерация элементов ($R1, R2, \dots$). Нумерация проводится в порядке «слева направо и сверху вниз».

Обратите внимание на соединение конденсатора фильтра $C5$: знак « \perp » означает соединение второго вывода конденсатора $C5$ с шиной нулевого потенциала, с массой - («заземление»).

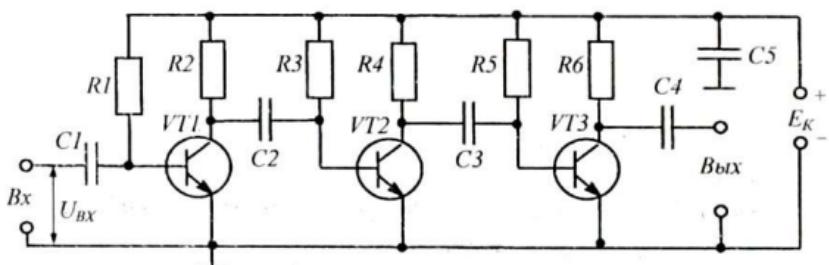


Рис. 24. Схема трехкаскадного усилителя

Рассмотренная выше схема усилительного каскада очень проста и поэтому называется **простейшим усилительным каскадом**.

Однако у простейшего усилительного каскада имеется существенный недостаток - это температурная нестабильность. Дело в том, что удельное сопротивление полупроводников сильно зависит от температуры, поэтому с повышением температуры сопротивление полупроводника уменьшается, возрастает число носителей заряда и соответственно возрастают базовый и коллекторный токи.

Возрастание коллекторного тока согласно закона Джоуля-Ленца - $Q = I^2 R t$, вызывает нагрев транзистора и еще большее увеличение тока базы и коллектора. Короче говоря, электрический режим работы транзистора становится неустойчивым и при некоторых условиях, если своевременно не ограничить коллекторный ток, транзистор может даже выйти из строя (сгореть).

13. Усиление гармонического сигнала

Чтобы понять, каким образом формируется выходной сигнал усилителя, рассмотрим электрические процессы в усилителе в двух режимах:

- в режиме покоя, когда на входе нет сигнала и $U_{BX} = 0$ В,
- в режиме усиления переменного входного напряжения.

Биринчи вариант, эки чекит (A жана N) бирдей $+U_{KO}$ жана $+E_K$ жогорку тұрактуу потенциалдарға ээ болгодуктан, онойсуз, ошондуктан практикада ЖЭ (жалпы эмиттер) схемаларында чыгуу чыңалуу коллектор менен НПШ аралыктан алынат, башкача айтканда, К менен М чекиттер аралыгынан.

Маселен, 23 сүрөттөгү күчоткүчтүн өзгөрүлмө ток боюнча нагружасы – телефон - C_F ажыратқыч конденсатор арқылуу коллектор менен НПШ аралыкка туташтырылған.

Мындай туташтыруу көп каскалдуу күчоткүчтөрдөгү күчоткүч каскаддарды өз ара удаалаш туташтырууга оной.

24-сүрөттөгү үч каскалдуу күчоткүчтүн элементтери үчүн стандарттык нумерация колдонгон (R_1, R_2, \dots). Нумерация «солдон-онго жана жогорудан ылдый» иретте өткөрүлöt.

Конұл бургула: C_5 фильтр конденсаторунун НПШ менен туташтырылғаны « \perp » белгиси менен корсөтүлгөн. Бул белги 0 вольт потенциалды көрсөтөт, башкача айтканда, «масса» (НПШ) менен туташкандыкты – «жерге туташтыруу».

Көрсөтүлген күчоткүч каскадынын схемасы абдан жонокой, ошондуктан мындай каскад **жонокой күчоткүч каскады** деп аталат.

Бирок жонокой күчоткүч каскадынын бир чоң кемчилиги бар – бул күчоткүчтүн параметрлеринин температурага күчтүү көз карандуулугу (термостабилизация).

Анын себеби төмөндөгүдөй: жарым откоргүчтөрдүн салыштырма каршылығы температурадан күчтүү көз карандуу болондуктан, жарым откоргүчтүн температурасы жогорлогондо заряд ташуучулардын саны көбөйөт жана транзистордун база жана коллектор токтору осо баштайды.

Коллектордук ток жогорулаганда, $Q = I^2 R_1$ Джоуль-Ленц закону боюнча, транзистор ыссыйт, анын база жана коллектор токтору кошумча осот, ток менен биргө температура да жогорулайт.

Ошондуктан температура өзгөргөндо транзистордун иштөө режими туруксуз, күчоткүчтүн иши начарлайт, же кәэ учурларда транзистор ашыкча ток ташыгандыктан кызып - күйүп кектиши мүмкүн. Эгер коллектордук ток өз убагында чектелбесе, транзистор, күйүп, иштеп чыгып калышы мүмкүн.

13. Гармоникалық сигналды күчөтүү

Күчоткүчтүн чыгуу сигналы кандайча калыптандырылышын түшүнүү үчүн, күчоткүчтөгү электр процесстерди эки режимде карайбыз:

На рисунке 25 приведены осциллограммы токов и напряжений (u_{BX} , i_B , i_K , u_K , u_{VYX}) в простейшем усилительном каскаде (см. рис. 23). Левая часть осциллограмм соответствует режиму покоя, а правая часть – режиму усиления.

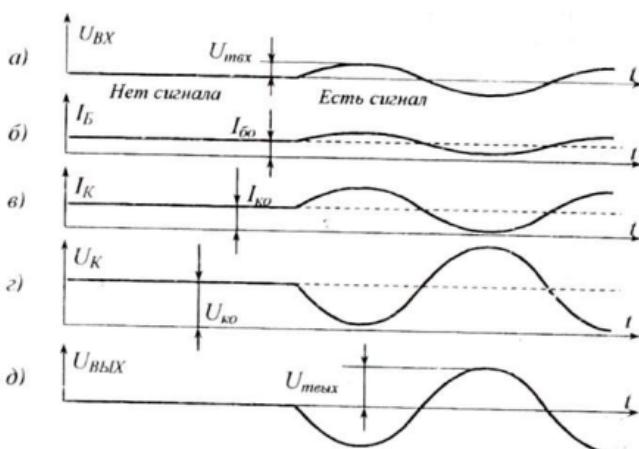


Рис. 25. Токи и напряжения в схеме усилителя

I. Режим покоя (левая часть рисунка 25). При отсутствии входного сигнала, когда $u_{BX} = 0$ (рис. 25, а), через базу протекает только начальный постоянный ток базы I_{B0} (рис. 25, б). Вследствие этого через транзистор протекает только постоянный коллекторный ток I_{K0} (рис. 25, в) и на коллекторе сохраняется постоянное напряжение $U_{K0} = E_K - I_{K0} \cdot R_2$ (рис. 25, г). При этом выходное напряжение усилителя u_{VYX} равно нулю (рис. 25, д), так как постоянное напряжение U_{K0} через разделительный конденсатор C_P на выход не передается.

II. Режим усиления (правая часть рисунка 25). При подаче на вход усилителя переменного напряжения u_{BX} (рис. 25, а) напряжение базы, складываясь из двух напряжений U_{B0} и u_{BX} ($U_{БЭ} = U_{B0} + u_{BX}$), начинает изменяться относительно уровня U_{B0} и базовый ток при этом возрастает, то уменьшается (рис. 25, б). Соответственно изменяется и коллекторный ток (рис. 25, в), который представляет сумму токов:

$$I_K = I_{K0} + i_K.$$

Коллекторный ток, протекая через резистор R_K создает на нем одновременно постоянное напряжение U_{K0} и переменное напряжение u_K , которое является выходным напряжением усилителя (рис. 25, г).

а) киругудө сигнал жок, киругү чыналуу $U_{ex} = 0$ В, болгон тынч абал режиминде,

б) озгормө киругү чыналуусун күчтөгүү режиминде.

25-сүрөттө эн жөнөкөй күчтөкүч каскадындагы (23-сүрөттү кара) токтордун жана чыналуулардын (u_{BX} , i_B , i_K , u_K , u_{VX}) осциллограммалары келтирилген. Осциллограммалардын сол жак болтуу тынч абал, он жак – күчтөгүү режимине туура келет.

I. **Тынч абал режими** (25-сүрөттүн сол жагы). $u_{BX} = 0$ В болгон, киругү сигналы жок кезинде (25-сүрөт, а), база аркылуу базанын баштапкы туралтуу тогу I_{B0} гана агып жатат (25-сүрөт, б). Ошондуктан транзистор аркылуу I_{K0} туралтуу коллектордук ток гана өтөт (25-сүрөт, в) жана коллектордо $U_{K0} = E_K - I_{K0} \cdot R_2$ туралтуу чыналуусу сакталат (25-сүрөт, г).

Мында күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу u_{VX} нолгө барабар (25-сүрөт, д), себеби: U_{K0} туралтуу чыналуусу ажыратуучу C_P конденсатору аркылуу чыгууга отө албайт.

II. **Күчтөгүү режими** (25-сүрөттүн он жагы) күчтөкүчтүн киругүсүнө озгормө u_{BX} чыналуусун берген кезде (25-сүрөт, а) базанын чыналуусу эки чыналуу: U_{B0} жана u_{BX} кошуулуп ($U_{B2} = U_{B0} + u_{BX}$) түзгөн чыналуусу U_{B0} ленгели салыштырмалуу озгөрө башитайт жана бул учурда базалык ток бирде чоноюп, бирде кичирейт (25-сүрөт, б). Тишелүү түрдө коллектордук ток да озгөрөт (25-сүрөт, в), ал токтордун томонкү суммасы болуп саналат:

$$I_K = I_{K0} + i_K.$$

Коллектордук ток R_K резистору аркылуу агып откон кезде, ошол эле учурда бул резистордо U_{K0} туралтуу чыналуусун жана күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу болуп саналган u_K озгормө чыналуусун түзөт (25-сүрөт, г).

u_K озгөрүлмө чыналуусу C_2 ажыраткыч конденсатордун жардамында туралтуу U_{K0} түзүүчүсүнөн ажыратылат жана күчтөкүчтүн чыгуу кыскычтарына берилет (25-сүрөт, д).

Кончул бургула, базалык жана коллектордук токтордун озгоруулары киругү чыналуусунун озгорушу менен бир фазада болот, б.а. алар фазасы боюнча дал келишет. Ал эми коллектордук чыналуу жана чыгуу чыналуусу киругү чыналуусу менен карама – карши фазада озгорушет.

Базанын чыналуусу жогорулаган кезде коллектордун чыналуусу томондойт жана тескерисинче, базанын чыналуусу кичирейгенде коллектордун чыналуусу осот (транзистордун «алтын эрежеси»).

Переменное напряжение u_K с помощью разделительного конденсатора C_2 отделяется от постоянной составляющей U_{K0} и передается на выходные зажимы усилителя (рис. 25, δ).

Обратите внимание, что изменения базового и коллекторного токов происходят в фазе с изменением входного напряжения, то есть, совпадают по фазе. А коллекторное напряжение и выходное напряжение изменяются в противофазе с входным напряжением.

Когда напряжение базы повышается, напряжение коллектора уменьшается, и наоборот, когда напряжение базы уменьшается, напряжение коллектора возрастает.

14. Типовой усилительный каскад

Можно предложить два способа устранения температурной нестабильности работы транзисторного усилителя: первый – поместить усилитель в термостат, например в холодильник или термос. Этот путь сложный и дорогостоящий. Второй путь – обеспечить автоматическую температурную стабилизацию путем некоторого усложнения схемы усилительного каскада.

Для автоматической температурной стабилизации используется следующий принцип: при протекании через транзистор коллекторного тока транзистор нагревается, его температура возрастает и увеличивается количество неосновных носителей заряда, создающих в транзисторе дополнительные, неуправляемые токи. При этом через коллекторный $p-n$ -переход из коллектора в область базы проникают неосновные носители зарядов, которые, складываясь с существующим базовым током через эмиттерный $p-n$ -переход, вызывают увеличение коллекторного тока. Коллекторный ток возрастает, а вместе с ним и температура транзистора...

Чтобы ограничить коллекторный ток, нужно по мере возрастания коллекторного тока автоматическим путем уменьшать базовый ток. При этом с уменьшением базового тока одновременно будет уменьшаться и коллекторный ток. Такой метод термостабилизации использован в схеме типового усилительного каскада (рис. 26).

Типовой усилительный каскад по сравнению с простейшим усилительным каскадом имеет несколько отличий как по схеме, так и по режиму работы.

Главное отличие – это установка начального режима работы транзистора по постоянному току. Если в простейшем усилительном каскаде в исходном состоянии устанавливается начальный постоянный ток базы I_{B0} , в типовом усилительном каскаде устанавливается **начальное постоянное напряжение базы U_{B0}** .

14. Типтүү күчөткүч каскады

Транзистордун күчөткүчтүн иштөөсүндөгү температуралык стабилсиздигы менен күрөшүүнүн эки жолу бар: биринчи - күчөткүчтү термостатка жайгаштыруу, мисалы холодильниктин же термостун ичине. Бул жол кымбат жана татаал. Экинчи жол - схеманы татаалдаштырып, автоматикалык термостабилизацияны уюштуруу.

Автоматикалык температуралык стабилизацияны уюштуруу үчүн төмөнкү принцип пайдаланылат: транзистор аркылуу коллектордук ток акканда транзистор ысыйт, анын температурасы жогорулайт жана транзистордо башкарылбаган кошумча токторду пайда кылуучу негизги эмес заряд ташуучулардын саны көбөйөт... Мында коллектордук $p-n-p$ -өтүү аркылуу коллектордон база областына негизги эмес заряд ташуучулар өтүп калып, база аркылуу ағып жаткан база тогу менен кошуулуп, коллектордук токтун өсүшүн алыш келет. Коллектордук токтун осүшүү менен биргэ транзистордун температурасы да өсөт...

Андай учурларда коллектордук токту чектөө база тогун автоматикалык жол менен азайтүү аркылуу камсыз кылса болот. Мындан база тогунун азайышы менен бир эле мезгилде коллектордук ток да азаят. Мындаи термостабилизация методу типтүү күчөткүч каскадын схемасында ишке ашырылган (сүр. 26).

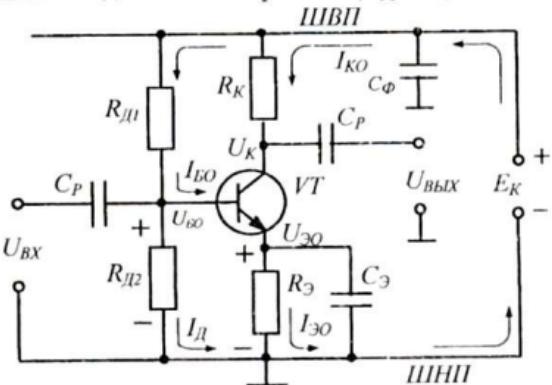


Рис. 26. Схема типового усиливательного каскада

Типтүү күчөткүч каскады жөнөкөй күчөткүч каскадына салыштырганда, иштөө режими жана схемасы бирюнча айырмачылыктарга ээ.

Башкы айырмачылык - бул тұрактуу ток бойонча транзистордун баштапкы иштөө режимин уюштуруу. Эгер жөнөкөй күчөткүч каскадында баштапкы абалда башталғыч тұрактуу $I_{БО}$ база тогу

Если сравнить *схему типового усилительного каскада* со схемой простейшего усилительного каскада (рис. 23), можно выделить *два отличия*:

- применение делителя напряжения $R_{Д1}R_{Д2}$ для установки начального постоянного напряжения на базе транзистора;
- включение в цепь эмиттера цепочки автоматической температурной стабилизации R_3C_3 для обеспечения постоянного напряжения на эмиттере транзистора.

1. *Начальное постоянное напряжение базы $U_{Б0}$* устанавливается с помощью делителя напряжения $R_{Д1}R_{Д2}$, построенного на резисторах $R_{Д1}$ и $R_{Д2}$. Ток делителя I_D протекает по цепи: $+E_K - ШВП - R_{Д1} - R_{Д2} - ШНП - -E_K$ (см. рис. 26). Постоянный ток базы $I_{Б0}$ течет по цепи:

$$+E_K - ШВП - R_{Д1} - \text{база} - \text{эмиттер} - НПШ - -E_K$$

Сопротивления резисторов $R_{Д1}$ и $R_{Д2}$ подбираются такими, чтобы ток делителя, по крайней мере, был на порядок больше начального тока базы $I_D > 10 \cdot I_{Б0}$. Сопротивление резистора $R_{Д2}$ должно быть много меньше сопротивления открытого $p-n$ -перехода база-эмиттер ($R_{Д2} < \tau_{БЭ}$). С учетом вышесказанного, величину тока делителя можно вычислить с помощью закона Ома:

$$I_D = \frac{E_K}{R_{Д1} + R_{Д2}}.$$

Протекая через резистор $R_{Д2}$, этот ток создаёт напряжение, которое устанавливает начальное постоянное напряжение базы:

$$U_{Б0} \approx I_D \cdot R_{Д2} = \frac{R_{Д2}}{R_{Д1} + R_{Д2}} \cdot E_K.$$

Отсюда видно, что постоянное напряжение базы не зависит от температуры и остаётся постоянным при любой температуре, то есть, $U_{Б0} = const$.

2. Другая особенность схемы типового усилительного каскада – это включение в эмиттерную цепь транзистора *цепочки автоматической температурной стабилизации R_3C_3* .

В процессе работы усилителя в эмиттерной цепи протекают одновременно постоянная и переменная составляющие эмиттерного тока: $I_3 = I_{Э0} + i_3$

уюштурулса, типтүү күчтөкүч каскадында тұрактуу U_{BO} башталғыч база чыңалуусу уюштурулат.

Егерде типтүү күчтөкүч каскадының схемасын жөнекей күчтөкүч каскадының схемасы менен салыштырасқ (сүр. 23) эки айырмачылыкты болуп көрсөтүүгө болот:

- транзистордун базасында тұрактуу башталғыч чыңалууну уюштуруу үчүн $R_{D1}R_{D2}$ чыңалуу бөлгүчү чыңжырычасын колдонуу;

- транзистордун эмиттеринде чыңалуунун тұрактуулугун камсыздоо үчүн эмиттер чыңжырына R_3C_3 автоматтык термостабилизация чыңжырычасын кошуу.

1. Базадагы башталғыч тұрактуу U_{BO} чыңалуу R_{D1} жана R_{D2} резисторлорундо котолган $R_{D1}R_{D2}$ чыңалуу бөлгүчүн жардамында уюштурулат. I_D болгүч тогу төмөнкү чыңжыр бөйинча агат:

+ $E_K - ЖПШ - R_{D1} - R_{D2} - НПШ - -E_K$ (25-сүрөттүү көрс). Тұрактуу база тогу I_{BO} төмөнкү бөйттүү агат:

$$+ E_K - ЖПШ - R_{D1} - \text{база} - \text{эмиттер} V_T - НПШ - -E_K.$$

R_{D1} жана R_{D2} резисторлордун карнизылыктары, болгүчтүн тогу базанын башталғыч тогунаң жок дегендө бир катар чөн $I_D > 10 \cdot I_{BO}$ боло турғандай таңдалат. Бул үчүн R_{D2} резисторунун карнизылыкты ачык база-эмиттер $p-n$ -өтүүсүнүн карнизылыгынаң көп кичиңе ($R_{D2} < \tau_{BE}$) болушу керек.

Жогоруда айтылғандарды эске алып, болгүч тогунаң өндүргүн Ом закону жардамында зөситсөн болот:

$$I_D = \frac{E_K}{R_{D1} + R_{D2}}$$

Болгүч тогу резистор R_{D2} аркылуу ағып, башталғыч тұрактуу база чыңалуусун уюштурууучу чыңалууну түзөт:

$$U_{BO} = I_D \cdot R_{D2} = \frac{R_{D2}}{R_{D1} + R_{D2}} \cdot E_V$$

Мындан корүнүп турат, базадагы тұрактуу чыңалуу U_{BO} қаалаған температурада температураларға көз караңты болбайт, башкача айтаңда, $U_{BO} = \text{const.}$

2) Типтүү күчтөкүч каскадының схемасының экинчи озгеңделүү - бул транзистордун эмиттердин чыңжырына R_3C_3 автоматтык термостабилизация чыңжырычасын кошуу.

Напряжение (потенциал) эмиттера $U_{\mathcal{E}}$ определяется по закону Ома через эмиттерный ток, протекающий через резистор $R_{\mathcal{E}}$: $U_{\mathcal{E}} = I_{\mathcal{E}O} \cdot R_{\mathcal{E}}$, то есть $U_{\mathcal{E}} = (I_{\mathcal{E}O} + i_{\mathcal{E}}) \cdot R_{\mathcal{E}}$.

Для того чтобы в процессе усиления через резистор $R_{\mathcal{E}}$ протекал только постоянный ток $I_{\mathcal{E}O}$, и напряжение эмиттера оставалось постоянным: $U_{\mathcal{E}} = U_{\mathcal{E}O}$, параллельно резистору $R_{\mathcal{E}}$ включён шунтирующий конденсатор большой ёмкости - $C_{\mathcal{E}}$.

Известно, что сопротивление конденсатора обратно пропорционально его ёмкости, и при большой ёмкости его сопротивление переменному току близко к нулю. Поэтому переменная составляющая эмиттерного тока $i_{\mathcal{E}}$, беспрепятственно протекая через конденсатор $C_{\mathcal{E}}$, практически не создаёт падения напряжения. С другой стороны, сопротивление конденсатора постоянному току бесконечно. Поэтому постоянная составляющая эмиттерного тока $I_{\mathcal{E}O}$ протекает через резистор $R_{\mathcal{E}}$ и создает постоянное напряжение $U_{\mathcal{E}O}$:

$$U_{\mathcal{E}O} = I_{\mathcal{E}O} \cdot R_{\mathcal{E}}.$$

Постоянный ток базы I_{B0} протекает по цепи: $+E_K - ШВП - R_{D1} - \text{база} - \text{эмиттер} - R_{\mathcal{E}} - ШНП - -E_K$. При этом величину постоянного тока базы определяют через напряжение, создаваемое током делителя на резисторе R_{D2} .

Если в цепи базы протекает постоянный ток I_{B0} , то через транзистор протекает также постоянный коллекторный ток I_{KO} .

Постоянный коллекторный ток I_{KO} протекает по цепи: $+E_K - ШВП - R_K - \text{коллектор} - \text{эмиттер} - R_{\mathcal{E}} - ШНП - -E_K$.

При этом через резистор $R_{\mathcal{E}}$ одновременно протекают ток базы и ток коллектора, поэтому ток эмиттера равен сумме двух токов:

$$I_{\mathcal{E}O} = I_{B0} + I_{KO}.$$

Учитывая, что коллекторный ток намного больше базового тока, ($I_K \gg I_B$), можно считать, что $I_{\mathcal{E}O} = I_{KO}$. Тогда согласно закона Ома

$$U_{\mathcal{E}O} = I_{\mathcal{E}O} \cdot R_{\mathcal{E}} = I_{KO} \cdot R_{\mathcal{E}}.$$

Известно, что электрическое напряжение между двумя точками есть разность потенциалов этих точек, например, напряжение между базой и эмиттером транзистора U_{BE} равно разности между потенциалами базы и эмиттера:

$$U_{BE} = \varphi_B - \varphi_{\mathcal{E}}.$$

Күчтөкүч иштеп жатканда эмиттер чынжыры аркылуу бир эле мезгилде эмиттер тогунун туралтуу жана озгөрмө ток түзүүчүлөрү ағып жатат: $I_E = I_{EO} + i_O$.

Эмиттердин U_E чыналуусу (потенциалы) R_E резистор аркылуу аккан эмиттердик ток аркылуу Омдун закону боюнча аныкталат: $U_E = I_E \cdot R_E$, б.а. $U_E = (I_{EO} + i_O) \cdot R_E = U_{EO} + u_O$.

Эмиттердин чыналуусу U_E туралтуу $U_E = U_{EO}$ болуп сакталыны учун R_E резистору аркылуу туралтуу эмиттердик тогу I_{EO} эле ағыны зарыл. Анын учун R_E резисторго параллель чоң сыйымдуулукка ээ болгон C_E конденсатору туташтырылган.

Бизге белгилүү, озгөрмө токтор үчүн конденсаторлардын каршылыбы анын сыйымдуулугуна тескери пропорциялан. Чоң сыйымдуулукка ээ болгондуктан анын озгөрмө токтор үчүн каршылыгы нолго жакын болот. Ошондуктан эмиттер тогунун i_E озгөрмө түзүүчүсү C_E конденсатор аркылуу тоскулдуксуз ағын отып иш жүзүнди, эч кандай чыналуунун түшүүчүн түзбөйт. Экинчи жакта, конденсаторлар туралтуу ток үчүн каршылыгы чексиз. Ошондуктан, эмиттердин тогунун I_{EO} туралтуу тозүүчүсү R_E аркылуу ағып, U_{EO} туралтуу чыналууну түзот:

$$U_{EO} = I_{EO} \cdot R_E.$$

Туралтуу база тогу томонкүч чынжыр аркылуу агат: $+ E_K - ЖПШ - R_{D1} -$ база - эмиттер $- R_E - НПШ - -E_K$. Мында туралтуу база тогунун чоңдугу R_{D2} резисторуда бөлгүч тогу түзгөн чыналуу аркылуу аныкталат.

Эгерде база чынжырынан I_{EO} туралтуу тогу акса, анда транзистор аркылуу да туралтуу I_{KO} коллектордук ток агат.

Туралтуу I_{KO} коллектордук токтун бағыты төмөнкүдей: $+ E_K - ЖПШ - R_K -$ коллектор - эмиттер $- R_E - НПШ - -E_K$.

Мында R_E резистор аркылуу бир мезгилде база тогу жана коллектор тогу ағын жатышат, ошондуктан эмиттер тогу база жана коллектор токторунун суммасына барабар: $I_{EO} = I_{B0} + I_{K0}$

Коллектордук токтун мааниси база тогунаң кепкө чоң экенлигини ($I_K \gg I_B$) эске алып, эмиттердик ток коллектордук токко барабар деп $I_{EO} = I_{KO}$ эсептесек болот. Анда Омдун закону боюнча:

$$U_{EO} = I_{EO} \cdot R_E = I_{KO} \cdot R_E.$$

Белгилүү, электрдик чыналуу - бул эки чекиттии арасындагы потенциалдар айырмасы, мисалы, транзисторлар база жана эмиттердин

В радиотехнических схемах потенциалы точек схемы измеряются как напряжение между выбранной точкой и шиной нулевого потенциала (массой), потенциал которой принят за нуль. Поэтому.

$$U_{B\Theta} = U_B - U_\Theta.$$

Таким образом, постоянное напряжение между базой и эмиттером равно $U_{B\Theta} = U_{BO} - U_{\Theta}$, то есть,

$$U_{B\Theta} = U_{BO} - I_{KO} \cdot R_\Theta.$$

Из этой формулы видно, что, если с повышением температуры коллекторный ток начинает возрастать, потенциал эмиттера возрастает, и напряжение между базой и эмиттером автоматически уменьшается (обратите внимание на знак «минус» в формуле).

При этом с уменьшением напряжения между базой и эмиттером $U_{B\Theta}$ начальный постоянный ток базы I_{BO} уменьшается и он равен:

$$I_{BO} = \frac{U_{BO} - I_{KO} \cdot R_\Theta}{r_{B\Theta}}$$

Таким образом, уменьшение напряжения между базой и эмиттером вызывает уменьшение базового тока, а вместе с ним и коллекторного тока. То есть, происходит автоматическое уменьшение коллекторного тока при возрастании температуры. В этом заключается *принцип температурной стабилизации* работы транзистора.

Принцип работы типового усилительного каскада практически не отличается от работы простейшего усилительного каскада. Входное переменное напряжение u_{BX} через разделительный конденсатор C_P и шунтирующий конденсатор C_Θ прикладывается к промежутку база-эмиттер транзистора VT (см. рис. 26). Управляющее напряжение $U_{B\Theta}$ складывается из суммы двух напряжений – постоянного и переменного: $U_{B\Theta} = U_{BO} + u_{BX}$. В соответствии с этим базовый ток имеет две составляющие: постоянную I_{BO} и переменную i_B , то есть

$$I_B = I_{BO} + i_B.$$

Коллекторный ток, управляемый базовым током, также содержит два составляющих: $I_K = I_{KO} + i_K$.

Протекая через нагрузку транзистора R_K , коллекторный ток $I_K = I_{KO} + i_K$ создает на нём одновременно два напряжения: постоянное U_{RO} и переменное u_R , при этом напряжение на резисторе R_K равно сумме двух напряжений:

$$U_R = I_K R_K = (I_{KO} + i_K) \cdot R_K = I_{KO} \cdot R_K + i_K \cdot R_K$$

арасындағы чыналуу $U_{B\Theta}$ база потенциалы менен эмиттер потенциалдарынын айырмасына барабар:

$$U_{B\Theta} = \varphi_B - \varphi_\Theta.$$

Радиотехникалык схемаларда чекиттеринин потенциалдары тандалған чекит жана потенциалы нөлгө барабар болгон НПШ арасындағы чыналуу катары өлчөнөт. Ошондуктан база-эмиттер аралыктагы чыналуу

$$U_{B\Theta} = U_B - U_\Theta.$$

Ошентип база жана эмиттер арасындағы турактуу чыналуу $U_{B\Theta} = U_{BO} - U_{KO}$, же

$$U_{B\Theta} = U_{BO} - I_{KO} \cdot R_\Theta.$$

Бул формуладан көрүнүп турат, егер, мисалы, температуралын жогорулашы менен, транзистор арқылуу аккан коллектордук ток I_{KO} есө баштаса, эмиттердин потенциалы жогорулайт, анда база-эмиттер арасындағы турактуу чыналуу $U_{B\Theta}$ автоматтык түрдө азаят (формуладагы «минус»ка көнүл бургула).

Мында база-эмиттер аралыктагы чыналуу $U_{B\Theta}$ төмөндөгөндүктөн башталғыч база тогу I_{BO} азаят, жана анын мааниси

$$I_{BO} = \frac{U_{BO} - I_{KO} \cdot R_\Theta}{r_{B\Theta}}$$

Ошентип, база-эмиттер арасындағы чыналуунун азайышы база тогунун азайышына алыш келет аны менен бирге, база тогу менен башкарылған, коллектордук ток да азаят. Башкача айтканда, температуралын жогорлоосу менен коллектор тогунун автоматтык азаюусу жүртөт.

Транзистордун иштөөсунун температуралык стабилизация принципи ушундан турат.

Типтүү күчтөкүч каскадынын иштөө принципи негизинен жөнөкөй күчтөкүч каскаддын иштөөсүнөн айырмаланбайт. Ошондой зле кирүүгө берилген күчтө турган өзгөрмөлүү чыналуу u_{BX} ажыратуучу C_P конденсатору жана шунттоочу, эмиттердик конденсатору C_Θ арқылуу база-эмиттер аралығына берилет (26-сүрөттү кара). $U_{B\Theta}$ башкаруучу чыналуу эки чыналуунун (турактуу жана өзгөрмө) суммасына барабар $U_{B\Theta} = U_{BO} + u_{BX}$. Буга тиешелүү база тогу эки түзүүчүгө ээ болот: турактуу I_{BO} жана i_B өзгөрмө, б.а.

$$I_B = I_{BO} + i_B.$$

Постоянная составляющая коллекторного тока создает на резисторе R_K постоянное напряжение $U_{RO} = I_{KO} \cdot R_K$ и ее энергия бесполезно теряется на резисторе в виде тепла.

Переменное напряжение $u_R = i_K \cdot R_K$ является выходным напряжением усилительного каскада: $u_{VYX} = i_K \cdot R_K$. Выходное (переменное) напряжение u_{VYX} отделяется от постоянной составляющей U_{RO} с помощью разделительного конденсатора C_P и подается на выход: на нагрузку усилителя, например, телефон, или на вход следующего усилительного каскада.

Роль конденсатора C_ϕ остается прежней: он *накоротко замыкает шину высокого потенциала* (ШВП) с шиной нулевого потенциала (ШНП) по переменному току. В результате, потенциалы ШВП и ШНП *по переменному току* равны нулю, и поэтому выходное напряжение $u_{VYX} = i_K \cdot R_K$ можно снимать с промежутка между коллектором и ШВП, но лучше с промежутка между коллектором и шиной нулевого потенциала.

С учетом того, что сопротивление шунтирующего конденсатора C_3 переменному току близко к нулю, фактически выходное напряжение снимается между коллектором и эмиттером.

Если усиления одного усилительного каскада недостаточно, то к выходу одного усилительного каскада подключается вход следующего усилительного каскада. При этом каскады включаются последовательно — один за другим, и в результате образуется многокаскадный усилитель.

На рисунке 27 приведена схема двухкаскадного усилителя.

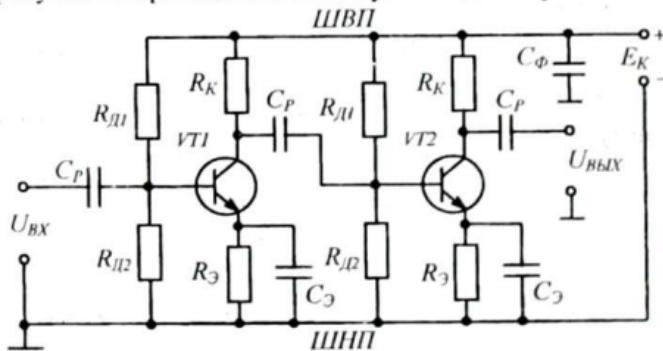


Рис. 27. Двухкаскадный усилитель

Коэффициент усиления многокаскадного усилителя равен произведению коэффициентов составляющих каскадов усиления, то есть, $K = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot \dots \cdot K_n$, где n — число каскадов усиления.

База тогу менен башкарылуучу коллектор тогу да эки түзүүчүгө ээ болот (турактуу жана өзгөрүлмөлү): $I_K = I_{KO} + i_K$.

Транзистордун R_K нагрузкасы аркылуу аккан $I_K = I_{KO} + i_K$ коллектордук ток (Омдин закону боюнча) эки чыналууну түзөт: турактуу чыналуу U_{RO} жана өзгөрүлмөлүү u_R , мында резистордогу чыналуу эки чыналуунун суммасына барабар:

$$U_R = I_K R_K = (I_{KO} + i_{KO}) \cdot R_K = I_{KO} R_K + i_K R_K.$$

Коллектордук токтун турактуу тузуучусу R_K резисторунда турактуу $U_{RO} = I_{KO} R_K$ чыналуу пайда кылат жана анын энергиясы резистордо жылуулук түрүндө пайдасыз жоголот, б.а. резисторду ысытат.

Коллектордук токтун өзгөрүлмөлүү түзүүчүсү R_K резистордо пайда кылган чыналуусу $u_R = i_K \cdot R_K$ күчөткүч каскаддын чыгуу чыналуусу болот: $u_{VIX} = i_K \cdot R_K$.

Чыгуу (өзгөрүлмөлүү) чыналуу u_{VIX} ажыраткыч C_P конденсатор жардамы менен турактуу U_{RO} чыналуудан ажыратылып чыгууга, күчөткүчтүн нагрузкасына, мисалы, телефонго, же кезектеи күчөткүч каскадынын кирүүсүнө жеткирилет.

Схемадагы C_Φ - конденсатордун ролу баштагындай калат, ал жогорку потенциал шинаны (ЖПШ-ны) өзгөрүлмөлүү ток боюнча ноль потенциалду шина (НПШ) менен **кыска туташтырат**. Натыйжада, ЖПШ жана НПШ шиналардын өзгөрүлмө потенциалдары нөлгө барабар болгондуктан, чыгыш өзгөрүлмөлүү $u_{VIX} = i_K \cdot R_K$ чыналууну коллектор менен ЖПШ аралыктан, же коллектор менен НПШ аралыктан алса болот.

C_Φ шунттоочу конденсатордун өзгөрүлмө токтор үчүн каршылыгы нөлгө жакындыгы эске алынганда, факт жузундо чыгыш чыналуу транзистордун коллектору менен эмиттеринин арасынан алынат.

Эгерде бир күчөткүч каскадынын күчөтүү коэффициенти жетиштүү болбосо, анда анын чыгуусуна экинчи (кезектеги) күчөткүч каскаддын кирүүсү туташтырылат.

Мында күчөткүч каскаддар удаалаш – бири артынан бири – туташтырышат жана көп каскаддуу күчөткүч пайда болот. 27 сүрөттө эки каскаддуу күчөткүч схемасы көрсөтүлгөн.

Көп каскаддуу күчөткүчтүн күчөтүү коэффициенти каскаддардын күчөтүү коэффициенттеринин көбөйтүндүсүнө барабар:

$$K = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot \dots \cdot K_n$$

Бул жерде n – каскаддардын саны.

15. Характеристики усилителя

Работа усилителя оценивается способностью одинаково усиливать сигналы, независимо от амплитуды (сильный или слабый сигнал), от частоты (низкочастотный или высокочастотный), отсутствием искажений. Судить о достоинствах и недостатках усилителя можно по его характеристикам. Качество работы усилителя отражается в трех характеристиках: амплитудная, амплитудно-частотная и фазо-частотная.

1. **Амплитудная характеристика** усилителя представляет собой график зависимости коэффициента усиления или амплитуды выходного напряжения от амплитуды входного напряжения:

$$K = f(U_{m_{ax}}) \text{ или } U_{m_{вых}} = f(U_{m_{ax}}).$$

На рисунке 28, а показана типовая амплитудная характеристика усилителя. Левая, прямолинейная, часть характеристики соответствует пропорциональному усилению сигналов $U_{m_{вых}} = K \cdot U_{m_{ax}}$, то есть, одинаковое усиление сигналов, независимо от амплитуды. Правая, нелинейная часть, показывает, что при больших амплитудах входного напряжения выходное напряжение не растет, а усиление уменьшается.

2. **Амплитудно-частотная характеристика** показывает зависимость коэффициента усиления усилителя от частоты усиливаемого сигнала: $K = f(\omega)$.

На рисунке 28, б показана типовая амплитудно-частотная характеристика усилителя. Она состоит из трёх участков, соответствующих работе усилителя на низких, средних и высоких частотах.

На низких частотах (участок I) усиление недостаточно: это объясняется большим сопротивлением разделительных конденсаторов C_p на низких частотах.

На высоких частотах (участок III) сказываются паразитные ёмкости C_O между проводниками, элементами схемы (ёмкость монтажа), эти паразитные ёмкости шунтируют выход усилителя.

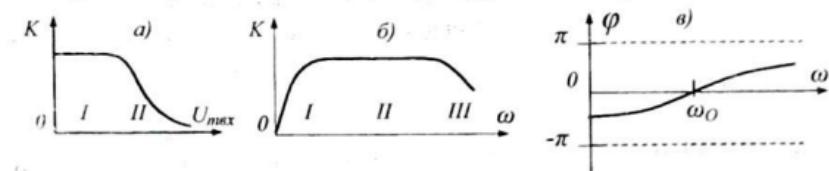


Рис. 28. Амплитудная, амплитудно-частотная и фазо-частотная характеристики усилителя.

Хотя ёмкость монтажа составляет всего десятки пикофарад, однако на очень высоких частотах ёмкостное сопротивление

15. Күчтөкүчтүн мұнәздемелерү

Күчтөкүчтүн иштөөсү сигналдарды амплитудасынан (күчтүү же алсыз сигнал), жыштыгынан (төмөнкү жыштыктуу же жогорку жыштыктуу) көз карандысыз түрдө бирдей күчтөтүү жөндөмдүүлүгү менен жана бурмалоолордун жоктугу менен бааланат. Мұнәздемелерү бионча күчтөкүчтүн артыкчылыктары жана кемчиликтери жөнүндө сез кылууга болот: Күчтөкүчтүн иштөөсүнүн сапаттуулугу анын үч мұнәздемесүндө чагылат, бул амплитудалық, амплитудалык-жыштык жана фазалык-жыштык мұнәздемелер.

1. Күчтөкүчтүн *амплитудалык мұнәздемесү* бул анын күчтөтүү коэффициентинин же чыгуу чыналуусунун амплитудасынын кириү чыналуусунун амплитудасынан болгон $K = f(U_{m_{ax}})$ же

$U_{m_{avx}} = f(U_{m_{ax}})$ көз карандылыктын графиги. 28-а сүрөттө күчтөкүчтүн типтүү амплитудалык мұнәздемесү көрсөтүлгөн.

Мұнәздеменүн сол жактагы түз сыйыктуу бөлүтү сигналдардын пропорциялуу күчтөгүлүшүнө туура келет $U_{m_{avx}} = K \cdot U_{m_{ax}}$, б.а. сигналдар амплитудасынан көз карандысыз бирдей күчтөрүлөт.

Он жактагы сыйыктуу эмес бөлүк кириү чыналуусунун чон амплитудаларында чыгуу чыналуу еспөй калып, күчтөтүү азая турғандыгын көрсөтөт.

2. *Амплитудалык-жыштыктык мұнәздеме* күчтөкүчтүн күчтөтүү коэффициентинин күчтөрүүлүчү сигналдын жыштыгынан болгон көз карандылыгын көрсөтөт: $K = f(\omega)$.

28, б - сүрөттө күчтөкүчтүн типтүү амплитудалык мұнәздемесү көрсөтүлгөн. Ал төмөнкү, ортонку жана жогорку жыштыктарга туура келген үч болуктөн турат.

Төмөнкү жыштыктарда (участок I) күчтөтүү жетишсиз: ал ажыраткыч C_p конденсаторлордун каршылыгынын төмөнкү жыштыктарда чон болуусу менен түшүндүрүлөт.

Жогорку жыштыктарда (участок III) схеманын өткөргүчторунун жана элементтеринин ортосундагы C_O мите сыйымдуулуктар (монтаждык сыйымдуулуктар) таасир тийгизишет, алар чыгууну шунтташтырат.

Монтаждын сыйымдуулугу бар болгону ондогон пикофараданы түзгөн болсо да, абдан жогорку жыштыктарда мите сыйымдуулуктарынын каршылыктары нөлгө жакындайт жана алар аркылуу өтүүчү пайдалуу сигнал чыгууга жетпестен туюкталып калат.

Ортонку жыштыктарда (участок II), каршылыгы чон, ал эми бөлүүчү конденсаторлордун каршылыгы кичине кезинде, сигналдар алардын жыштыктарынан көз карандысыз түрдө бирдей күчтөгүлүштөт.

приближается к нулю и через паразитные емкости полезный сигнал замыкается на массу, не достигая выхода.

На средних частотах (участок II), когда сопротивление паразитных ёмкостей велико, а сопротивление разделительных конденсаторов мало, сигналы усиливаются одинаково, практически независимо от частоты.

3. *Фазо-частотная характеристика* (рис. 28, в) показывает зависимость сдвига фазы выходного сигнала в зависимости от частоты входного сигнала: $\varphi = f(\omega)$. Она показывает, что имеющиеся в усилителе ёмкости и индуктивности вызывают сдвиг фазы в зависимости от частоты сигнала. Кроме того, каждый транзистор сдвигает фазу усиливаемого сигнала на 180° .

На приведенной фазо-частотной характеристике для сигнала с частотой $\omega = \omega_O$ фаза выходного напряжения совпадает с фазой входного напряжения и сдвиг фазы равен нулю.

Фазо-частотные характеристики используются, в основном при расчётах генераторов гармонических сигналов.

16. Эмиттерный повторитель

Усилительный каскад, построенный по схеме ОК (с общим коллектором), позволяет реализовать усиление сигналов по току. Это схема *эмиттерного повторителя*.

Повторителем он называется потому, что выходной сигнал по напряжению полностью совпадает с входным напряжением, то есть коэффициент усиления по напряжению равен единице ($K_U = 1$).

Кроме того, выходное напряжение совпадает по фазе с входным напряжением, так как согласно «золотого правила транзистора» напряжения базы и эмиттера всегда изменяются в фазе.

Таким образом, выходное напряжение эмиттерного повторителя повторяет входное напряжение не только по амплитуде, но и по фазе.

Схема простого эмиттерного повторителя приведена на рисунке 29. Главная особенность схемы заключается в том, что нагрузка транзистора - R_C вместо коллектора включена в цепь эмиттера и выходное напряжение снимается не с коллектора, а между эмиттером и шиной нулевого потенциала.

Обратите внимание, что коллектор транзистора напрямую соединён с шиной высокого потенциала, а так как шина высокого потенциала «заземлена» по переменному току через конденсатор фильтра C_F , получается, что коллектор также имеет нулевой потенциал по переменному току и входное напряжение подается между базой и коллектором.

3. Фазалык-жыштықтык мұнәздомо (28-в сүрөт) чыгуу сигналының фазасының жылышуусунун көз карандылығының киругү сигналының жыштығынан көз карандылығын көрсөтөт: $\phi = f(\omega)$.

Ал күчөткүчтегү сыйымдуулуктар жана индуктивдүүлүктөр сигналдың жыштығынан көз каранды түрдө фазаның жылышуусун пайдала кылаарын көрсөтөт.

Андан башка ар бир транзистор күчөттүрүлүүчү сигналдың фазасын 180° ка бурат.

Берилген фазалык-жыштық мұнәздемөдөгү $\omega = \omega_O$ болгон сигнал үчүн чыгуу чыналуусунун фазасы киругү чыналуусунун фазасы менен дал келет жана фазаның жылышуусу нөлгө барабар.

Фазалык-жыштық мұнәздемөлөр негизинде гармоникалық сигналдардың генераторлорун эсептеп чыгууда пайдаланылат.

16. Эмиттердик кайталоочу

Жалпы коллектор (ЖК) схемасы негизинде түзүлгөн күчөткүч каскады сигналарды ток боюнча күчөтө алат. Бул **эмиттердик кайталоочунун** схемасы.

Күчөтүү коэффициенти бирге барабар болуп ($K_U = 1$), чыгуу чыналуу толук киругү чыналууга оқшоши болгондуктан андай каскад **кайталоочу** деп аталат. Андан тышкары, транзистордун «алтын зрежеси» боюнча, база жана эмиттер чыналуулары бирдей өзгөргөндүктөн, чыгуу чыналуу киругү чыналуу менен бир фазада өзгөрөт.

Ошентип, эмиттердик кайталоочунун чыгуу чыналуусу киругү чыналуун амплитуда боюнча жана фаза боюнча кайталайт.

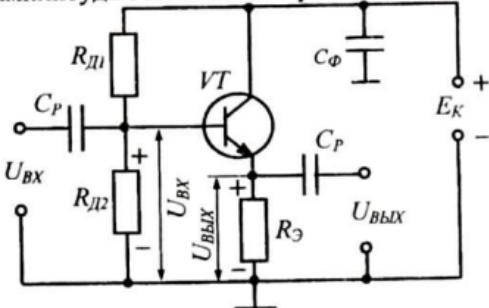


Рис. 29. Схема эмиттерного повторителя

Жөнөкөй эмиттердик кайталоочунун схемасы 29-сүрөттө көрсөтүлген. Схеманың негизги өзгөчөлүүгү төмөнкүдөй: транзистордун жүгү (нагрузкасы) - R_3 коллектор чынжырына эмес,

Так как выходное напряжение снимается между эмиттером и ШНП, фактически получается, что выходное напряжение снимается между эмиттером и коллектором. Таким образом, коллектор является общим и для входа и для выхода усилительного каскада (схема ОК).

В этой схеме при отсутствии входного сигнала в цепи базы протекает ток I_{B0} , а в цепи эмиттера – ток $I_{\mathcal{E}0}$.

При подаче входного переменного напряжения u_{BX} в цепи базы появляется переменная составляющая i_{BX} , которая вызывает переменную составляющую эмиттерного тока $i_{\mathcal{E}}$. Переменная составляющая тока эмиттера создаёт на резисторе $R_{\mathcal{E}}$ переменную составляющую, представляющую собой выходное напряжение $u_{\text{вых}} = R_{\mathcal{E}} \cdot i_{\mathcal{E}}$. Это напряжение через разделительный конденсатор C_P подаётся на выход усилителя.

В эмиттерном повторителе используется глубокая (100-процентная) отрицательная обратная связь. Дело в том, что выходное напряжение, создаваемое на резисторе $R_{\mathcal{E}}$ целиком приложено к входу.

Теперь к промежутку база-эмиттер приложены два напряжения: входное напряжение u_{BX} и напряжение обратной связи – выходное напряжение $u_{\text{вых}}$. Однако это не сумма напряжений, а разность, так как выходное напряжение подаётся на промежуток база-эмиттер в обратной полярности с входным напряжением.

Когда напряжение на входе возрастает, одновременно возрастает и напряжение на эмиттере (полярность этих напряжений на R_{D2} и на $R_{\mathcal{E}}$ показана на рисунке 29). Как видно отсюда, входное напряжение приложено «плюсом» к базе и «минусом» – к эмиттеру, а выходное напряжение, наоборот, приложено «минусом» к базе и «плюсом» – к эмиттеру. Поэтому управляющим напряжением является разность $u_{BX} - u_{\text{вых}}$.

Однако эта разность не равна нулю, так как транзистор все-таки усиливает, значит, $u_{BX} > u_{\text{вых}}$. Поэтому коэффициент усиления эмиттерного повторителя по напряжению немного меньше единицы ($K_U = 0,95 \dots 0,99$).

Хотя у эмиттерного повторителя коэффициент усиления по напряжению $K_U < 1$, но зато обеспечивается высокий коэффициент усиления по току $K_I \gg 1$ (порядка 1000), при этом достигается высокое значение входного сопротивления R_{BX} и низкое значение выходного сопротивления $R_{\text{вых}}$.

Эмиттерный повторитель используется как *согласующий каскад*, связывающий, например, вход усилителя напряжения построенного по

эмиттер чынжырына туташтырылган, чыгуу чыналуу коллектордон эмес, эмиттер жана НПШ (нөл потенциал шинасы) аралыктан алышат.

Көңүл бургуда, транзистордун коллектору түз ЖПШ – жогорку потенциал шинасы - менен туташтырылган, бирок ал C_F фильтр конденсатору аркылуу өзгөрүлмө ток боюнча «жерге туташтырылган» болгондуктан өзгөрүлмө ток боюнча коллектордун потенциалы нөлгө барабар.

Ошентип, кириү чыналуу база жана коллектор аралыкка берилет, чыгуу чыналуу эмиттер жана НПШ аралыктан алынгандыгын, башкача айтканда, чыгуу чыналуу эмиттер жана коллектор аралыктан алышат деп эсептесе болот. Ошентип, мындай күчтөкүч каскаддын кириүүсү жана чыгуусу үчүн коллектор жалпы электрод болот (ЖК-схемасы). Бул схемада кириү сигнал болбогонда транзистордун база чынжырында I_{B0} , эмиттер чынжырында - I_{E0} туралтуу, башталгыч токтор агып жатышыт.

Кириүүгө өзгөрүлмө u_{BX} кириү чыналуусу берилгенде, база чынжырында өзгөрүлмөлүү i_{BX} ток пайда болот жана эмиттер чынжырында башкарылган i_E тогу ага баштайт.

Эмиттердик токтун өзгөрүлмөлүү түзүүчүсу R_E резисторунда $u_{VEX} = R_E \cdot i_E$ өзгөрүлмөлүү чыналуу түзүүчүсүн түзөт. Бул – күчтөкүч каскаддын чыгуу чыналуусу. Ал өзгөрүлмөлүү чыгуу чыналуу ажыраткыч C_P конденсатор аркылуу чыгууга чыгарылат.

Эмиттердик кайталоочуда терен (100-проценттик) тескери байланышуу колдонулат. Мында, R_E резистордо пайда болгон чыгуу чыналуу толук киришке берилген.

Эми база-эмиттер аралыкка бир учурда эки чыналуу берилген: кириү чыналуу u_{BX} жана тескери байланыш чыналуусу – чыгуу чыналуу u_{VEX} . Бирок, бул чыналуулардын кошуусу эмес, алардын айырмасы, анын себеби – чыгуу чыналуу база-эмиттер аралыкка тескери уюлдукта берилет.

Кириш чыналуу жогорулаганда, аны менен биргээ эмиттердин чыналуусу жогорулайт (ал чыналуулардын R_{D2} жана R_E каршылыктардагы уюлдуктары 29 сүрөттө көрсөтүлгөн). Мындан көрүнүп турат: кириү чыналуу базага «плюс» менен туташтырылган, чыгуу чыналуу болсо – тескери, «минус» менен базага, «плюс» менен эмиттерге туташтырылган. Ошондуктан, башкаруучу чыналуу болуп $u_{BX} - u_{VEX}$ айырмасы эсептөлөт.

Бирок бул айырма нөлгө барабар эмес: транзистор иштеп жаткандағы себеби - $u_{BX} > u_{VEX}$. Ошондуктан эмиттердик

схеме ОЭ с выходом маломощного входного источника сигнала или выход этого же усилителя – с мощной низкоомной нагрузкой.

17. Усилитель постоянного тока

Рассмотренные выше усилители непригодны для усиления медленно изменяющихся сигналов, частота которых близка к нулю, так как в схеме усилителя имеются разделительные конденсаторы, которые не пропускают постоянный ток и постоянное напряжение.

Если из схемы типового усилительного каскада удалить все конденсаторы (см. рис. 27), в этом случае через входное и выходное устройство начнут протекать неуправляемые постоянные токи, одновременно нарушающие режим работы транзистора.

Чтобы избежать этого, необходимо осуществить выравнивание потенциалов на входных и выходных зажимах усилителя. Это достигается с помощью делителей напряжения $R1R2$ и $R7R8$.

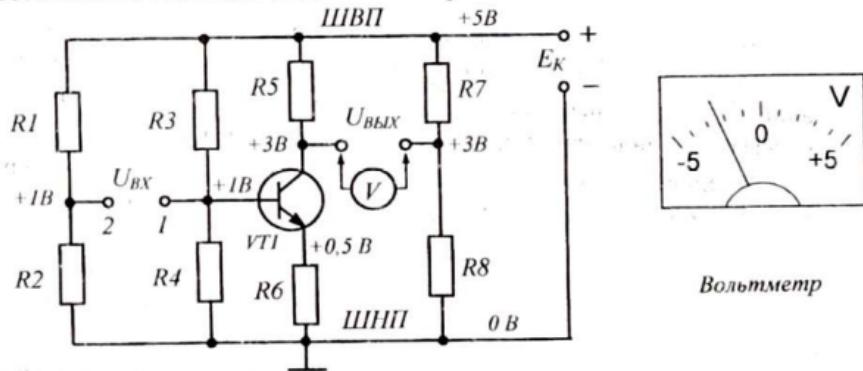


Рис. 30. Усилитель постоянного тока

На рисунке 30 показана схема простого усилителя постоянного тока, где указаны потенциалы отдельных точек схемы, когда на входе нет входного напряжения $U_{ВХ} = 0$.

При этом, даже, если входные (или выходные) зажимы закоротить, через них не потечёт электрический ток.

Чтобы посмотреть, как работает усилитель, к выходным зажимам можно подключить двухполлярный вольтметр (с нулём в середине шкалы, как показано на рисунке 30).

При увеличении выходного напряжения стрелка вольтметра отклоняется вправо, а при уменьшении – влево.

Если на вход усилителя подать положительное напряжение (плюсом к зажиму «1»), при этом напряжение на базе транзистора $VT1$ возрастает, одновременно возрастает коллекторный ток, а напряжение

каталоочунун чыналуу боюнча күчтүү коэффициенти бирден бир аз кичине ($K_U = 0,95 \dots 0,99$).

Эмиттердик кайтaloочунун чыналуу боюнча күчтүү коэффициенти $K_U < 1$ болсо да, бирок анын ток боюнча күчтүү коэффициенти абдан жогору $K_I >> 1$ (1000 иретинде). Аны менен биргэ күчтүктүн чоң киryy R_{BX} каршылыгы жана төмөн чыгуу R_{VYX} каршылыгы камсыздырылат.

Эмиттердик кайтaloочу *макулдаштыруучу каскад* ордуна колдонулат, маселен, жалпы эмиттер схемасында түзүлгөн чыналуу күчтүктүн киryусун начар чыналуу булагы чыгуусу менен туташтырууга, же ошол эле күчтүктүн чыгуусун күчтүү төмөн каршылыктык нагрузка менен туташтырууга колдонулат.

17. Турактуу ток күчтүкүчү

Жогорууда каралган күчтүкүчтөр жыштыгы нөлгө жакын болгон, акырын өзгөрүүчү сигналдарды күчтүүгө жараксыз, - анын себеби: күчтүкүч схемаларында ажыраткыч конденсаторлор колдонулат. Эсineрде болсо керек, конденсатордун каршылыгы жыштыкка тесkerи пропорциялаш, жыштык төмөндөгөндө конденсатордун каршылыгы чексиздикке умтулат.

Эгер типтүү күчтүктүн схемасыннан (сүр. 27 кара) бардык конденсаторлор жоюлуп ташталса, анда киryү жана чыгуу чынжырларда башкарылбаган турактуу токтор ага баштайт, ошол эле учурда транзистордун режими бузулат. Мындаи абалды болтурбоо үчүн, күчтүктүн киryү жана чыгуу кыскычтарындағы потенциалдарын тенденшириүү керек. Бул маселе $R1R2$ жана $R7R8$ чыналуу бөлгүчтөрү менен чечилет (сүр. 30).

30-сүрттө жөнөкөй турактуу ток күчтүкүчүнүн схемасы көрсөтүлген, мында схеманын айрым чекиттеринин киryүдө чыналуу болбогон $U_{VX} = 0$. учурдагы потенциалдары көрсөтүлгөн.

Эгерде киryү (же чыгуу) кыскычтары озара кыска туташтырылса да, алардын аркылуу электр тогу акпайт.

Күчтүктүн иштөөсүн байкоо үчүн чыгуу кыскычтар арасына эки уюлдук вольтметр туташтырылат (мындаи вольтметрде нөл шкаланын борборунда жайгашкан).

Чыгуу чыналуу жогорулаганда вольтметрдин жебеси онго жылат, чыналуу төмөндөгөндө – солго.

Эгер киryүгө он чыналуу берилсе (плюсу менен «1» кыскычка), $VT1$ транзистордун базасында чыналуу жогорулайт, аны менен биргэ база тогу өсөт, коллектордун чыналуусу төмөндойт. Ошондуктан вольтметрдин жебеси солго кыйшает (чыгуу чыналуу төмөндөйт).

на коллекторе уменьшается. При этом стрелка вольтметра отклоняется влево (выходное напряжение уменьшается).

Если входное напряжение уменьшается («минус» на зажиме «I»), уменьшается базовый (и коллекторный) ток транзистора $VT1$, а напряжение на коллекторе возрастает. При этом стрелка вольтметра отклоняется вправо.

Таким образом, видно, что выходное напряжение изменяется в противофазе с входным напряжением.

То, что усилитель называется усилителем постоянного тока, не означает, что он усиливает только постоянное напряжение.

Усилитель постоянного тока может усиливать любые другие сигналы: и низкочастотные и высокочастотные, так как в схеме нет частотнозависимых элементов (конденсаторов).

Амплитудно-частотная характеристика усилителя постоянного тока представляет собой прямую линию и сходна с амплитудно-частотной характеристикой идеального усилителя (рис. 31).

У усилителя постоянного тока есть серьезный недостаток — нестабильность коэффициента усиления, это «*дрейф нуля*». Даже когда входное напряжение усилителя строго неизменно, стрелка выходного вольтметра не стоит на месте.

Причина заключается в том, что коэффициент усиления усилителя постоянного тока никогда не остается постоянным. С течением времени коэффициент усиления непрерывно и беспорядочно изменяется относительно некоторого среднего значения. Это связано с изменением температуры, питающего напряжения и других причин. На рисунке 32 показано изменение выходного напряжения усилителя постоянного тока в течение 5 часов.

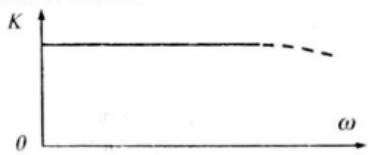


Рис. 31. Амплитудно-частотная характеристика УПТ

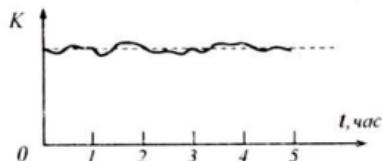


Рис. 32. Дрейф нуля в УПТ

Дрейф нуля носит случайный характер и не зависит от времени и температуры. От дрейфа нуля избавиться нельзя, даже, поместив усилитель в холодильник или терmostat.

18. Дифференциальный усилитель

Идея нейтрализации дрейфа нуля заключается в использовании двух совершенно одинаковых усилителей, которые содержат

Кирүүгө терс чыналуу берилгенде («1» кыскычка «минус»), VT1 транзистордун база тогу (жана коллектор тогу) азайышат, коллектордо чыналуу жогорулайт. Бул учурда вольтметрдин жебеси онго кыйшает.

Ошентип, чыгуу чыналуу кирүү чыналуунун өзгөрүшүнө карама карши фазада өзгөрөт.

Мындай күчөткүч туралтуу ток күчөткүчү деп аталганы менен, ал бир гана туралтуу чыналуу сигналдарды эле күчөтөт деп эсептелбейт. Туралтуу ток күчөткүчү каалаган сигналдарды күчөтө алат: схемада жыштыкка көз каранды элементтер (конденсаторлор) болбогондуктан темөнкү жыштык сигналдар жана жогорку жыштык сигналдар бирдей жакшы күчөттүрүлөт.

Туралтуу ток күчөткүчүнүн амплитуда-жыштык мүнөздөмөсү түз сыйыктуу, идеалдык күчөткүчтүн мүнөздөмөсүнө окшош (сүр. 31).

Туралтуу ток күчөткүчүнүн чоң кемчилиги бар – бул анын күчөтүү коэффициенттин стабилсиздиги – «*нөлдүн дрейфы*». Кирүү чыналуу туралтуу болгондо да, чыгуудагы вольтметрдин жебеси тынч абалда турбайт.

Анын себеби темөнкүдөй, туралтуу ток күчөткүчүнүн күчөтүү коэффициенти, эч качан туралтуу мааниде турбайт. Убакыт ағыны менен күчөтүү коэффициент үзгүлтүксүз жана иретсиз кандайдир, орточо мааниге салыштырмалуу өзгөрүп жатат. Бул температура, азыктандыруу чыналуу өзгөрүштөрү жана башка сырткы шарттар өзгөрүшү менен байланышкан.

32 сүрөттө туралтуу ток күчөткүчүнүн чыгыш чыналуусунун 5 саат ичиндеги өзгөрүшү көрсөтүлгөн.

Нөлдүн дрейфы убакыттан, температурадан көз карандысыз, кокустук мүнөзгө ээ. Күчөткүчтү муздаткычка же термостатка жайгаштырганда да дрейфтен кутулуп болбайт.

18. Дифференциалдык күчөткүч

Нөлдүн дрейфин нейтрализациялоо үчүн темөнкү идея алынган: мында, эки идеалдуу бири бирине окшош күчөткүчтөрдү колдонуу. Ал үчүн эки бирдей транзисторлор керсек.

Андай транзисторлор болуп бир убакытта, бирдей абалда жасалган транзисторлор эсептелет. Эрежедей, бирдей транзисторлорду бир жарым өткөргүч кристаллында өстүрүлгөн транзисторлор арасынан тандап алышат.

Билесинер, океандарда суткасына эки жолу прилив-отлив кубулуштары пайда болот. Аларды суу жанында жашаган кишилер байкайт.

Бирок, кемеде кеткен пассажирлар аны сезбейт. Суу көтөрүлүшү менен биргэ кеме көтөрүлөт, ошондуктан суу дөңгөлиниң өзгөрүшү

совершенно одинаковые транзисторы. Такими транзисторами могут быть транзисторы, изготовленные в одинаковых условиях и в одно и то же время. Как правило, одинаковые транзисторы выбирают среди транзисторов, выращенных на одном кристалле полупроводника.

Известно, что в океане периодически, дважды в сутки, происходят приливы и отливы. Их замечают люди, живущие на берегу океана.

А вот пассажиры, плывущие на корабле, не замечают приливов и отливов. Дело в том, что одновременно с подъёмом уровня воды в океане вместе с водой поднимается и корабль. На берегу это заметно, потому что земля остаётся неподвижной.

На рисунке 33 показаны два симметрично расположенных усилителя постоянного тока, у которых всё одинаково, а транзисторы – близнецы, типа «Асан-Усон». Считается, что одинаковые транзисторы «дрейфуют» одинаково, и потенциалы в симметричных точках двух одинаковых усилителей в каждый момент времени совпадают.

Выходное напряжение дифференциального усилителя равно разности потенциалов коллекторов двух транзисторов:

$$U_{BYIX} = U_{K1} - U_{K2}$$

Отсюда и название усилителя – «дифференциальный усилитель», от слова дифференцировать – различать, отделять, выделять.

Совершенно очевидно, что если потенциалы на входах и выходах усилителя уравновешены, то вольтметр, включённый в качестве нагрузки, показывает ноль (стрелка посередине).

Пока на входах напряжения нет ($U_{BX1} = 0$ и $U_{BX2} = 0$ – входы закорочены), выходное напряжение также равно нулю, так как транзисторы «дрейфуют» одинаково.

Возможны три способа подачи входного напряжения:

1) Входное напряжение подается только на вход 1, а вход 2 при этом закорочен, то есть $U_{BX2} = 0$.

При увеличении напряжения на входе 1 возрастает базовый ток, а также управляемый им коллекторный ток первого транзистора ($VT1$), напряжение на его коллекторе уменьшается, то есть выходное напряжение уменьшается, стрелка вольтметра отклоняется влево.

2) Входное напряжение подается только на вход 2, а вход 1 при этом закорочен, то есть $U_{BX1} = 0$.

При увеличении напряжения на входе 2 напряжение на коллекторе транзистора $VT2$ уменьшается, это означает, что выходное напряжение усилителя возрастает (стрелка вольтметра отклоняется вправо).

3) Входное напряжение подаётся на вход 3, то есть, непосредственно между базами транзисторов $VT1$ и $VT2$.

билинбейт. Жер кыймылсыз болгондуктан жерде жашагандарга океан денгээлинин өзгөрүшү көрүнүп турат.

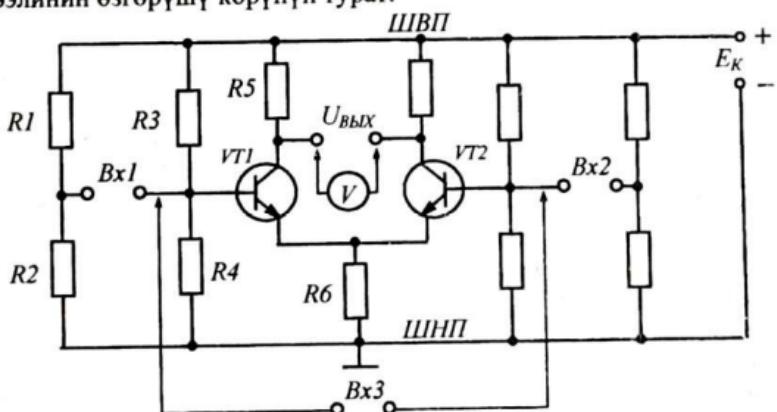


Рис. 33. Дифференциальный усилитель постоянного тока

33 сүрөттө эки симметриялуу жайгашкан тұрактуу ток күчтөкүчү көрсөтүлгөн. Алардың бары жогу бирдей, транзисторлор эсе, «Асан-Үсон» өзиздердей. Бирдей транзисторлор бирдей дрейфке учуралт деп эсептелеет, ошондуктан эки бирдей күчтөкүчтүн симметриялуу чекиттеринин потенциалдары дал келишет.

Дифференциалдык күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу эки транзистордун коллекторлор потенциалдарынын айырмасына барабар.

$$U_{VYX} = U_{K1} - U_{K2}$$

«Дифференциялоо» сөзү ажыратуу, салыштыруу мааниге ээ болгондуктан мындай күчтөкүчтүн аты – «дифференциалдык күчтөкүч».

Егер киругулөрдө жана чыгууларда потенциалдар тенденширилген болсо, анда вольтметрдин жебеси сөзсүз шкаланын ортосунда жайганишы керек.

Киругулөрдө чыналуу болбогондо ($U_{BX1} = 0$ и $U_{BX2} = 0$ - киругулөр кыска туташтырылган), транзисторлор бирдей дрейфде болуп, чыгыш чыналуу да нөлгө барабар болот.

Кируг чыналууну күчтөкүчке үч ыкма менен берсе болот:

1) Кирүү чыналуу биринчи киругү гана берилет, экинчи кирүү кысычтары кыска туташтырылган, б.а., $U_{BX2} = 0$.

Биринчи киругдегү чыналуу жогоруланганда биринчи транзистордун база тогу, жана анын менен башкарылган коллектор тогу осот. $VT1$ транзистордун коллектордук чыналуусу төмөндөйт, б.а. чыгыш чыналуу төмөндөйт жана вольтметрдин жебеси солго кыйшает.

Если входное напряжение возрастает, потенциал базы первого транзистора повышается, а потенциал базы второго транзистора понижается. При этом напряжение на коллекторе первого транзистора понижается, а на коллекторе второго – повышается.

Стрелка вольтметра отклоняется влево, то есть выходное напряжение уменьшается.

Третий способ включения выгодно отличается тем, что отпадает необходимость в двух делителях напряжения $R1R2$ и $R10R11$. При этом коэффициент усиления вдвое больше, чем в первых двух вариантах подачи входного напряжения, так как одновременно и в противофазе работают оба транзистора.

Обратите внимание, что независимо от состояний транзисторов $VT1$ и $VT2$ через резистор $R6$ непрерывно протекает один и тот же постоянный ток, так как при увеличении коллекторного тока транзистора $VT1$ одновременно на такую же величину уменьшается коллекторный ток транзистора $VT2$.

Это означает, что на резисторе $R6$ не возникает переменного напряжения отрицательной обратной связи, то есть, нет необходимости в шунтирующем конденсаторе C_3 .

19. Операционный усилитель

Операционные усилители на базе дифференциальных усилителей первоначально создавались для выполнения математических операций в аналоговых электронно-вычислительных машинах, где в функциях $y = f(x)$ в качестве переменной величины выбрано электрическое напряжение u , то есть, $y = f(u)$. Это – операции сложения, вычитания, умножения, деления, интегрирования, дифференцирования и так далее.

Операционные усилители выпускаются в виде интегральных микросхем. При этом их принципиальная схема уже не представляет интереса, то есть, с операционным усилителем можно обращаться как с отдельной монтажной единицей, и достаточно знать лишь его общие свойства и параметры.

На рисунке 34 показано условное обозначение операционного усилителя. Он имеет два входа и один выход.

Один вход (он обозначен колечком) называется **инвертирующим входом**. Дело в том, что при подаче сигнала на этот вход выходное напряжение усилителя изменяется в противофазе с входным напряжением.

Другой вход называется **прямым входом**, то есть, при подаче сигнала на прямой вход, выходное напряжение совпадает по фазе с

2) Кирүү чыналуу дифференциалдык күчөткүчтүн экинчи кириүүсүнө гана берилет, биринчи кирүүдүн кыскычтары кыска туташтырылган, б.а. $U_{BX1} = 0$.

Экинчи кириүүгө берилген чыналуу жогорулаганда $VT2$ транзистордун колектордук чыналуусу төмөндөйт, б.а. чыгыш чыналуу жогорулайт жана волтметрдин жебеси онго кыйшает.

3) Кираш чыналуу дифференциалдык күчөткүчтүн үчүнчү киришине берилет, кыскача, $VT1$ жана $VT2$ транзисторлордун базаларынын аралыгына берилет.

Эгерде кирүү чыналуу жогоруласа, анда $VT1$ транзистордун базасынын потенциалы жогорулайт жана $VT2$ транзистордун базасынын потенциалы төмөндөйт. Ошол учурда биринчи транзистордун коллекторунун потенциалы төмөндөйт, экинчи транзистордун коллекторунда – жогорулайт. Волтметрдин жебеси солго кыйшает - чыгуу чыналуу төмөндөйт.

Үчүнчү ыкмада чыналуу бөлгүчтари $R1R2$ жана $R10R11$ керек эмес болуп калат.

Биринчи эки вариантка салыштырганда үчүнчү ыкмада күчөтүү коэффициенти эки эссе чоң. Анын себеби: эки транзистор бир учурда карама каршы фазада иштеп жатышат.

Көнүл бургула, $VT1$ жана $VT2$ транзисторлордун абалдарынан көз карандысыз $R6$ резистор аркылуу үзгүлтүксүз турактуу ток агып жатат. Бир транзистордун тогу азайганда экинчи транзистордун тогу ошончого зле есөт.

$R6$ резистор аркылуу турактуу ток зле аккандастыган өзгөрүлмө чыналуу пайда болбайт, ошондуктан күчөткүчтө терс тескери байланыш пайда болбайт. Ошондуктан схемада C_3 шунтгоочу конденсаторунун кереги жок.

19. Операциондук күчөткүч

Биринчи убакытта дифференциалдык күчөткүчтөр негизинде түзүлгөн операциондук күчөткүчтөр аналог электрондук-эсептөө машиналарда математикалык операцияларды аткарууга арналган. Мынданай эсептөө машиналарда математикалык $y = f(x)$ функцияларда көз карандысыз x өзгөрмө чоңдук ордуна u электр чыналуу колдонулат, кыскача, $y = f(u)$. Бул – кошуу, кемитүү, көбөйтүү, бөлүү, интегралдоо, дифференциалдоо жана башка математикалык операциялар.

Операциондук күчөткүчтөр интегралдык микросхема түрүнда чыгарылат. Мында, операциондук күчөткүчтүн түзүлүшү жана анын схемасы менен кызылпаса да болот, аны болөк монтаждык бирдик деп

входным напряжением. Причём входы операционного усилителя можно использовать раздельно или совместно.

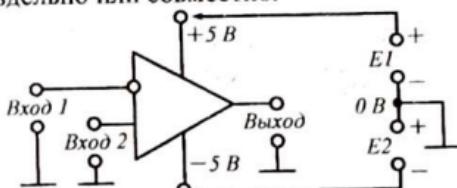


Рис. 34. Обозначение операционного усилителя

Для того, чтобы исключить применение делителей напряжения на входах и выходах, питание операционного усилителя осуществляется от двухполарного источника питания. Для этого два одинаковых источника постоянного тока (например, $E1 = 5V$ и $E2 = 5V$) подключаются к соответствующим внешним выводам операционного усилителя, как это показано на рисунке 34.

Средняя точка соединяется с массой и имеет нулевой потенциал. При этом усилитель может одинаково работать как с положительными, так и отрицательными входными напряжениями.

В дальнейшем, рассматривая схемы на операционных усилителях, мы не будем указывать цепи питания.

Операционный усилитель - электронный усилитель с двумя входами, выходное напряжение которого равно разности входных напряжений, умноженной на константу (коэффициент усиления):

$$U_{\text{ВыХ}} = (U_{\text{ВХ1}} - U_{\text{ВХ2}}) \cdot K_{\text{усил}}$$

По своим параметрам и характеристикам операционный усилитель приближается к идеальному усилителю, это:

1. Высокий коэффициент усиления $K_U = 10^5 \dots 10^6$. При этом входное напряжение измеряется микровольтами, а выходное - вольтами.
2. Широкая полоса пропускания: от постоянного тока ($\omega = 0$) до бесконечности ($\omega = \infty$). Это означает отсутствие искажений и сдвига фаз.
3. Бесконечно большое входное сопротивление $R_{\text{ВХ}} = 10^6 \dots 10^8 \text{ Ом}$. Другими словами, входной ток операционного усилителя равен нулю.
4. Очень низкое, практически нулевое, выходное сопротивление $R_{\text{ВыХ}} = 10 \dots 100 \text{ Ом}$. При этом всё выходное напряжение усилителя прикладывается к сопротивлению его нагрузки (высокий КПД усилителя).

жептесе болот, анын жалпы касиеттерин жана параметрлерин билген зе жетиштүү.

34 сүрөттө операциондук күчтөкүчтүн шарттык белгилениши көрсөтүлгөн. Анын эки кирүүсү жана бир чыгуусу бар.

Биринчи кирүү (ал шакек менен белгиленген) **инверсиялоочу кирүү** деп аталат. Себеби: бул кирүүгө сигнал берилгенде, күчтөрүлгөн чыгуу чыналуу тескери фазада өзгөрт. Кирүү чыналуу жогорулаганда чыгуу чыналуу – төмөндөйт.

Экинчи кирүү **түз кирүү** деп аталат, түз кирүүгө сигнал берилгенде, чыгуу чыналуу фаза боюнча кирүү чыналуу менен бир фазада өзгөрт. Операциондук күчтөкүчтүн кирүүлөрүн өзүнчө же бирге колдонсо болот.

Күчтөкүчтүн кирүүлөрдө жана чыгууларда чыналуу бөлгүчтөрдү колдонбос үчүн операциондук күчтөкүчтүн азыктандыруусу эки уюлдук электр азыктандыруу булактан аткарылат.

Ал үчүн бирдей эки турактуу ток булактары (маселен, $E1 = 5V$ жана $E2 = 5V$) операциондук күчтөкүчтүн тиешелүү сырткы чыгууларына, 34-сүрөттө көрсөтүлгөндөй, туташтырылат. Орточо чекит масса менен туташтырылат жана анын потенциалы нөлгө барабар.

Мындай шартта күчтөкүч он жана терс кирүү чыналуулар менен бирдей иштей алат.

Кезекте, операциондук күчтөкүчтөрдүн схемаларына караганда, күчтөкүчтүн азыктандыруу чынжырларын эске албасак болот.

Операциондук күчтөкүч – бул эки кирүүгө ээ болгон электрондук күчтөкүч, анын чыгуу чыналуусу эки кириштеги чыналуулардын айырмасынын константага (күчтөүү коэффициентке) көбөйтүүсүнө барабар.

$$U_{BYX} = (U_{BX1} - U_{BX2}) \cdot K_{usil}$$

Өзүнүн параметрлери жана мүнөздөмөлөрү боюнча операциондук күчтөкүч идеалдуу күчтөкүчкө жакын, бул:

1. Бийик күчтөүү коэффициенти $K_U = 10^5 \dots 10^6$. Мында кирүү чыналуу микроволттор менен өлчөлөт, чыгуу чыналуу – вольттор менен.

2. Кен өткөрүү тилкеси: турактуу токтон баштап ($\omega = 0$), чексизге чейин ($\omega = \infty$). Бул учурда күчтөүлгөн сигналдын бузулуштары жана фаза жылышы жок.

3. Чексиз чоң кирүү каршылыгы: $R_{BX} = 10^6 \dots 10^8 \text{ Om}$. Башкача сез менен айтканда, операциондук күчтөкүчтүн кирүү тогу нөлгө барабар.

- Не боится перегрузок, то есть, допускается подача достаточно больших входных напряжений (единицы и десятки вольт).
- Отсутствие дрейфа нуля и высокая точность выполнения операций.

Передаточная характеристика операционного усилителя (рис. 35, а) имеет три участка: 1-2, 2-3, 3-4. Усиление происходит в сравнительно узком интервале входных напряжений (милливольты и микровольты) на участке 2-3. На участке 0-3 происходит усиление положительных сигналов, а на участке 0-2 – отрицательных сигналов.

Участки 1-2 и 3-4 соответствуют режиму насыщения, когда выходное напряжение имеет только минимальное (-5 В) или только максимальное (+5 В) значение.

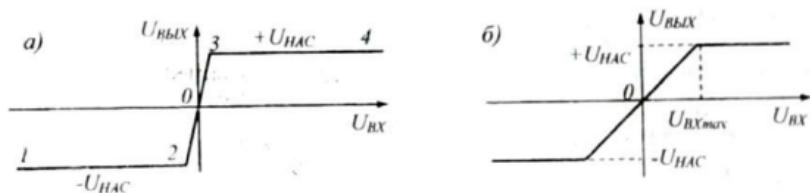


Рис. 35. Передаточная характеристика ОУ

Операционные усилители используются в качестве обычных усилителей путем введения отрицательной обратной связи. При этом коэффициент усиления усилителя уменьшается, а передаточная характеристика растягивается (рис. 35, б).

Чем меньше коэффициент усиления, тем меньше наклон передаточной характеристики.

На основе операционных усилителей можно построить усилитель или устройство, выполняющее математические операции. Среди таких устройств наибольшее применение находят интеграторы, дифференциаторы и компараторы.

20. Математическая обработка электрических сигналов

20.1. Схема суммирования

С помощью операционного усилителя можно производить сложение напряжений по формуле: $U_{\text{вых}} = aU_1 + bU_2 + \dots$

Входные напряжения (U_1, U_2, \dots) через соответствующие резисторы R_1, R_2, \dots подаются на инвертирующий вход операционного усилителя. На рисунке 36 приведена схема сложения двух напряжений.

Поскольку вход усилителя (точка А) является виртуальным нулем, то на основании 1-го закона Кирхгофа при нулевых входных токах идеального ОУ ($i_1 + i_2 + i_3 = 0$), то есть, $i_3 = -(i_1 + i_2)$. Используя

4. Абдан төмөн, практикалық, нөлгө жакын чыгуу каршылык: $R_{BIX} = 10 \dots 100 \text{ Ом}$ ($R_{BIX} \ll R_{BX}$). Мында күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу толук анын нагрузкасынын каршылыгына берилет (күчтөкүчтүн ПАК жогоруу).

5. Перегрузкалардан коркпойт, күчтөкүчтүн кириштерине жетишерлик чоң чыналуу берсе болот (бир жана он чакты волт).

6. Дрейфтин жоктуугу жана аткарған операциялардың бийик тактыгы.

Операциондук күчтөкүчтүн жеткирүү мүнөздөмөсү (сүр. 35, а) үч участоктон турат: 1-2, 2-3, 3-4.

Күчтүү тар кирүү чыналуулар (милливольттор жана микровольттор) интервалында 2-3 участогунда аткарылат.

0-3 бөлүгүндө оң сигналдар күчтөрүлөт, 0-2 бөлүгүндө -- терс сигналдар.

1-2 жана 3-4 бөлүктөр -- күчтөкүчтүн каныгуу режимине дал келишет, мында күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу же минималдуу (-5 В) же максималдуу (+5 В) мааниге ээ.

Операциондук күчтөкүчтөрдү кадимкideй күчтөкүч ордуна колдонуу үчүн алар терс тескери байланыш менен камсыз кылышат. Бул учурда күчтөкүчтүн күчтүү коэффициенти төмөндөйт жана анын мүнөздөмөсү кеңеет. Күчтүү коэффициенти канчалык төмөн болсо, ошончолук мүнөздөмөнүн жантыгы (наклону) аз болот.

Операциондук күчтөкүч негизинде сигналдар үстүнөн математикалык операцияларды аткаруучу түзүлүштарды уюштурса болот. Андай түзүлүштөр ичинде эң кенири колдонулгандар интеграторлор, дифференциаторлор жана компараторлор.

20. Электр сигналдарды математикалык кайра өзгөртүү

20.1. Кошуу схемасы

Операциондук күчтөкүчтөр жардамы менен чыналууларды төмөнкү формула боюнча кошсо болот: $U_{BIX} = aU_1 + bU_2 + \dots$

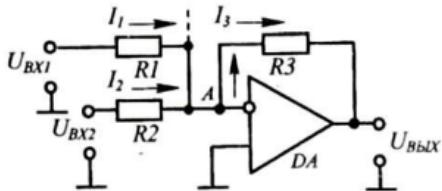


Рис. 36. Сумматор

закон Ома, получим следующее соотношение для выходного напряжения схемы:

$$\frac{U_{\text{вых}}}{R_3} = -\left(\frac{U_{BX1}}{R1} + \frac{U_{BX2}}{R2}\right), \quad U_{\text{вых}} = -\left(\frac{R_3}{R1} \cdot U_{BX1} + \frac{R_3}{R2} \cdot U_{BX2}\right);$$

где $\frac{R_3}{R1} = a$, $\frac{R_3}{R2} = b$.

20.2. Схема интегрирования

Наиболее важное значение для аналоговой вычислительной техники представляет применение операционных усилителей для реализации операций интегрирования и дифференцирования. На рисунке 37, а приведена схема, реализующая операцию интегрирования электрического сигнала.

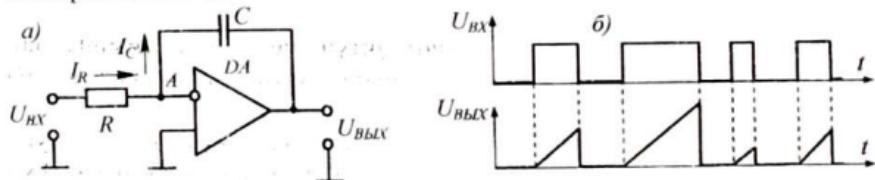


Рис. 37. Схема интегратора, интегрирование прямоугольных импульсов

Как правило, для этого используют инвертирующее включение операционного усилителя. Согласно первому закону Кирхгофа сумма токов через узел (точка А) равна нулю, то есть, $I_R + I_C + I_{BX} = 0$.

Учитывая, что $I_{BX} \approx 0$, получим: $I_R + I_C = 0$, то есть, $I_R = -I_C$. Направления этих токов показаны на рисунке 37.

И так как потенциал точки А равен нулю, выходное напряжение интегратора фактически равно напряжению на конденсаторе:

$$U_{\text{вых}}(t) = U_C(t) = \frac{1}{C} \int_0^t I_C(t) dt$$

Учитывая, что $I_C = -I_R = -\frac{U_{BX}}{R}$, получим, что выходное напряжение схемы пропорционально интегралу от входного напряжения:

$$U_{\text{вых}}(t) = \frac{1}{C} \int_0^t \left(-\frac{U_{BX}(t)}{R}\right) dt = -\frac{1}{RC} \int_0^t U_{BX}(t) dt$$

Если подобрать величины R и C так, чтобы $RC = 1$, то выходное напряжение интегратора:

$$U_{\text{вых}}(t) = - \int_0^t U_{BX}(t) dt$$

Кошуулучу кирүү чыналуулар (U_1, U_2, \dots) тиешелүү R_1, R_2, \dots резисторлор аркылуу операциондук күчтөкүчтүн инверсиялоочу кирүүнө берилишет.

36-сүрөттө эки чыналууну кошуулучу схемасы келтирилген.

Күчтөкүчтүн кирүүсү (чекит А) виртуалдык нөл деп саналгандыктан, Кирхгофтун биринчи закону боюнча (идеалдуу операциондук күчтөкүчтүн кирүү тогу жок) А түйүнү үчүн $i_1 + i_2 + i_3 = 0$, башкача айтканда $i_3 = -(i_1 + i_2)$. Анын негизинде төмөнкү чыгуу чыналуу үчүн Омдун закону боюнча төмөнкү тенденции жазса болот:

$$\frac{U_{\text{ВЫХ}}}{R_3} = -\left(\frac{U_{BX1}}{R_1} + \frac{U_{BX2}}{R_2}\right), \quad U_{\text{ВЫХ}} = -\left(\frac{R_3}{R_1} \cdot U_{BX1} + \frac{R_3}{R_2} \cdot U_{BX2}\right);$$

$$\text{бүл жерде } \frac{R_3}{R_1} = a, \quad \frac{R_3}{R_2} = b.$$

20.2. Интегралдоо схемасы

Аналог эсептөө техника үчүн операциондук күчтөкүчтөрдү электр сигналдарды интегралдоо жана дифференциалдоо үчүн колдонуу чоң маанигэ ээ. 37, а - сүрөттө электр сигналды интегралдоо операциясын аткаруучунун схемасы берилген.

Эрежедей, анын үчүн операциондук күчтөкүчтүн инверсиялоочу кирүүсү колдонулат.

Кирхгофтун биринчи закону боюнча түйүн аркылуу (чекит А) аккан токтордун суммасы нөлгө барабар, башкача айтканда

$$I_R + I_C + I_{BX} = 0.$$

$I_{BX} \approx 0$ эске алыш, тенденции мындай жазса болот: $I_R + I_C = 0$, башкача айтканда, $I_R = -I_C$. Бул токтордун багыттары 36-сүрөттө көрсөтүлгөн.

А чекитинин потенциалы нөлгө барабар болгондугун эске алганда, интегратордун чыгуу чыналуусу факт боюнча конденсатордогу чыналууга барабар:

$$U_{\text{ВЫХ}}(t) = U_C(t) = \frac{1}{C} \int_0^t I_C(t) dt$$

$$I_C = -I_R = -\frac{U_{BX}}{R}$$

интегралына пропорционалдуу деп тапса болот:

$$U_{\text{ВЫХ}}(t) = \frac{1}{C} \int_0^t \left(-\frac{U_{BX}(t)}{R}\right) dt = -\frac{1}{RC} \int_0^t U_{BX}(t) dt$$

Эгер R жана C чондуктарын тиешелүү мааниден алыш, $RC = 1$ болуп уюштурулса, анда интегратордун чыгуу чыналуусу:

На рисунке 37, б представлена работа интегратора с прямоугольными входными импульсами. При этом высота выходных импульсов пропорциональна площади импульсов, то есть, длительности импульсов.

20.3. Схема дифференцирования

Поменяв местами резистор R и конденсатор C в схеме интегратора, получим схему дифференциатора (рис. 38).

Применение первого закона Кирхгофа $I_C + I_R = 0$ для инвертирующего входа ОУ (узел A) в этом случае дает следующее соотношение: $C \frac{dU_{BX}}{dt} + \frac{U_{ВХ}}{R} = 0$, или $U_{ВХ} = -RC \frac{dU_{BX}}{dt}$.

При условии $RC = 1$ получим: $U_{ВХ} = -\frac{dU_{BX}}{dt}$. Отсюда видно, что выходное напряжение дифференциатора равно первой производной входного сигнала.

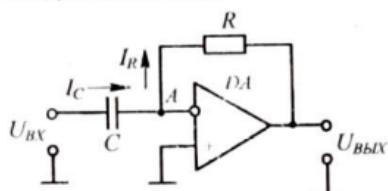


Рис. 38. Дифференциатор

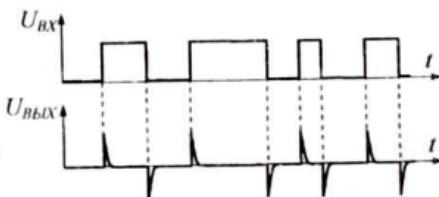


Рис. 39. Дифференцирование сигналов

На рисунке 39 представлен процесс дифференцирования прямоугольных импульсов. Обратите внимание, что первая производная положительна, когда функция возрастает и отрицательна, когда функция убывает, и равна нулю, когда функция постоянна.

21. Компараторы

Компаратор - это сравнивающее устройство. Компаратор предназначен для сравнения двух непрерывно изменяющихся сигналов.

Входные сигналы компаратора - это анализируемый сигнал U_{BX} и опорный сигнал U_{OP} – сигнал сравнения, а выходной сигнал $U_{BВYX}$ - дискретный (логический) сигнал, (или «1» или «0») содержащий 1 бит информации. Ниже показан механизм формирования выходного сигнала:

$$U_{BВYX} = \begin{cases} U_{BВYX}^1 & \text{при } U_{BX} - U_{OP} > 0 \\ U_{BВYX}^0 & \text{при } U_{BX} - U_{OP} \leq 0 \end{cases} \quad \text{где } U_{BВYX}^0 = 0 \text{ В}, U_{BВYX}^1 = +5 \text{ В} :$$

$$U_{ВЫХ}(t) = - \int_0^t U_{BX}(t) dt$$

37, б - сүрөттө интегратордун тик бурчтук кириш импульстары менен иштөөсү көрсөтүлгөн. Мында, чыгуу импульстардын бийкитги кириш импульстардын аянына, кыскача, импульстардын узундугуна пропорционалдуу.

20.3. Дифференциалдоо схемасы

Дифференциялоо схемасын алуу үчүн интегратордун схемасындагы R резистору менен C конденсатордун ордун алмаштыруу жетиштүү (сүр. 38).

Операциондук күчөткүчтүн инверсиялоочу киришсүү үчүн ($A = 1$) Кирхгофтун биринчи закону беюнча $I_C + I_R = 0$ эске алынганда төмөнкү туонтма пайдаланып:

$$C \frac{dU_{BX}}{dt} + \frac{U_{ВЫХ}}{R} = 0, \text{ же } U_{ВЫХ} = -RC \frac{dU_{BX}}{dt}.$$

$RC = 1$ шарт аткарылганда чыгуу чыналуу

$$U_{ВЫХ} = - \frac{dU_{BX}}{dt}$$

Бул жерден көрүнүп тургандай: чыгуу чыналуу кириш чыналуунун биринчи туундусуна барабар.

39-сүрөттө тик бурчтук импульстарды дифференциялоо процесси көрсөтүлгөн.

Көнүл бургула: туунду он, кириш чыналуу жогорулогондо, жана туунду терс – кириш чыналуу төмөндөгөндө, жана туунду нөлгө барабар, эгер кириш чыналуу турактуу болсо.

21. Компараторлор

Компаратор – бул салыштыруучу түзүлүш. Компаратор эки үзүлтүксүз өзгөрүп жаткан сигналдарды салыштырууга арналган.

Компаратордун кириш сигналдары – бул анализдөлүүчү сигнал U_{BX} жана таяныч сигнал U_{OP} – салыштыруу сигналы, чыгуу чыналуу $U_{ВЫХ}$ дискретту (логикалык) сигнал (же «1» же «0»). Чыгуу сигнал бир бит информациига ээ. Төмөндө чыгуу сигнал калыптандыруу механизмы көрсөтүлгөн:

$$U_{ВЫХ} = \begin{cases} U_{ВЫХ}^I & \text{эгер } U_{BX} - U_{OP} > 0 \\ U_{ВЫХ}^0 & \text{эгер } U_{BX} - U_{OP} \leq 0 \end{cases}$$

40 сүрөттө компаратордун кириш жана чыгуу сигналдарынын диаграммалары көрсөтүлгөн.

На рисунке 40 показаны диаграммы входных и выходных сигналов компаратора.

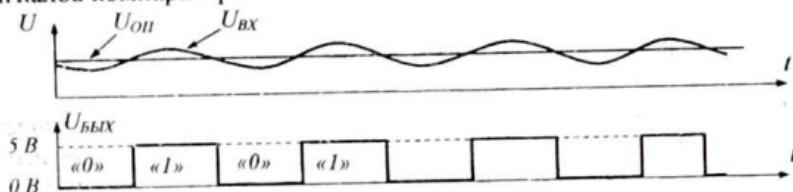


Рис. 40. Работа компаратора

Простейшим компаратором является дифференциальный усилитель с большим коэффициентом усиления, то есть, построенный на основе операционного усилителя.

Хотя в качестве компаратора можно использовать обычный операционный усилитель, выпускаются специальные интегральные схемы, предназначенные для использования в качестве компараторов.

Компараторы играют важную роль при сопряжении аналоговых (линейных) входных сигналов с миром цифровой техники.

Компаратор - это элемент перехода от аналоговых сигналов к цифровым сигналам, поэтому его иногда называют однобитным аналого-цифровым преобразователем. Компаратор можно применить, например, чтобы отслеживать степень разряда аккумулятора по мере его работы. Схема простого сигнализатора представлена на рисунке 41.

С помощью стабилитрона $VD1$ устанавливается опорное напряжение U_{OP} , которое всегда постоянно, а напряжение аккумулятора контролируется через делитель напряжения $R1R2$.

С помощью переменного резистора $R2$ входное напряжение U_{BX} устанавливается на 10-15% больше, чем опорное напряжение. Работа сигнализатора показана на рисунке 42.

В исходном состоянии $U_{BX} > U_{OP}$, при этом выходное напряжение операционного усилителя равно нулю ($U_{ВЫХ} = \langle 0 \rangle$). По мере разряда аккумулятора напряжение на его зажимах постепенно снижается и в некоторый момент времени входное напряжение U_{BX} станет ниже опорного напряжения, $U_{BX} < U_{OP}$.

Тогда выходное напряжение компаратора станет равно «1», то есть, $U_{ВЫХ} = E_K = 5 \text{ В}$. При этом загорится светодиод $VD2$, сигнализируя, что пора поставить аккумулятор на зарядку.

Жөнөкөй компаратор – бул операциондук күчтөкүч негизинде түзүлгөн чоң күчтөүү коэффициентке ээ болгон дифференциалдык күчтөкүч. Каалаган дифференциалдык күчтөкүчтүү компаратор өрдүнү пайдалануу оной болсо да, бирок компараторлорду колдонуу үчүн атайын интегралдык схемалар чыгарылат.

Компараторлор аналог (сызыктую) кирүү сигналдарды сандык (цифралык) түзүлштэр менен байланыштырууда чоң маанига ээ.

Компаратор – аналог сигналдардан цифралык сигналдарга которуучу элемент, кээ учурда аны бир биттик аналог-цифралык кайра езгерктүүч деп айтышат.

Компаратордун, мисалы, аккумулятордун заряддалган денгээлин көзөмөлдөө үчүн колдонсо болот. Андай жөнөкөй сигнализатордун схемасы 41 сүрөттө көрсөтүлгөн.

$VD1$ стабилитрондун жардамы менен таянгыч U_{OP} чыналуу уюштурулат. Бул чыналуу үзгүлтүксүз туралтуу денгээлде сакталат. Аккумулятордун чыналуусун таянгыч чыналуу менен салыштыруу үчүн аккумулятордун чыналуусу $R1R2$ чыналуу бөлгүчүү аркылуу көзөмөлдөнөт. $R2$ езгерүлмө резистор жардамы менен таянгыч чыналуудан 10-15% ке бийик кирүү U_{BX} чыналуу уюштурулат. Сигнализатордун иштөөсү 42 сүрөттө көрсөтүлгөн.

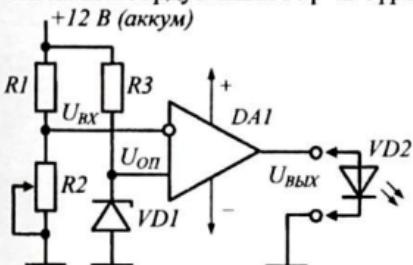


Рис. 41. Компаратор на ОУ

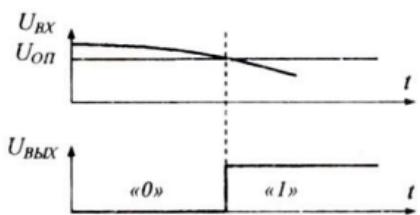


Рис. 42. Работа сигнализатора заряда аккумулятора

Башталгыч абалда кирүү чыналуу таянгыч чыналуудан чоң $U_{BX} > U_{OP}$, мында операциондук күчтөкүчтүн чыгуу чыналуусу нөлгө барабар ($U_{VYX} = \langle 0 \rangle$).

Аккумулятор разрядлануусу менен бирге анын кыпчыгычтарындагы чыналуу ақырын төмөндөп барат жана кандайдыр убакыттын ичинде компаратордун U_{BX} кирүү чыналуусу таянгыч чыналуудан төмөн болуп калат, $U_{BX} < U_{OP}$.

Анда компаратордун чыгуу чыналуусу «1» ге барабар болуп калат, б. а. $U_{VYX} = E_K = 5$ В. Мындан светодиод (жарык диод) $VD2$ жанып, аккумуляторду зарядкага коюуга сигнал берет.

РЕКОМЕНДУЕМАЯ ЛИТЕРАТУРА

1. Гершензон Е.М., Полянина С.Д. Радиотехника. Учеб. пособие для педвузов. – М.: Просвещение, 1986.
2. Манаев Е.И. Основы радиоэлектроники. – М.: Радио и связь, 1985.
3. Молчанов А.М., Занадворов П.Н. Курс электротехники и радиотехники. – М.: Высшая школа, 1976.
4. Харченко В.М. Основы электроники. – М.: Энергоиздат, 1982.
5. Основы промышленной электроники / под ред. В.Г.Герасимова. – М.: Высшая школа, 1986.
6. Справочное пособие по электротехнике и основам электроники. М.: 1986.
7. Халиуллин Р.Н. Лабораторный практикум по радиотехнике и радиоэлектронике. – Ош: 2008.

В подготовке и редактировании пособия приняли участие члены кафедры общей физики и методики преподавания физики: Жуманова М., Уметалиева Д., Омаралиева З., Сыдыкова Ш., а также студенты 4-курса Ажимамат к. и Газмагамаева Т.

Спасибо вам, Халиуллин Р.

Содержание / Мазмун

ВВЕДЕНИЕ / КИРИШҮҮ	3
1. Как читать радиотехнические схемы?	
Радиотехникалык схемаларды кантып окуу керек?	5
2. Эквивалентные схемы. Эквиваленттүү схемалар.	9
3. Четырехполюсники. Төрт уюлдуктар.	13
4. Принцип усиления. Күчөтүү принципи.	17
5. Транзистор – усилительный элемент.	
Транзистор - күчөтүүчү элемент.	19
6. Схемы включения транзистора.	
Транзисторду биринчируу схемалары	19
7. Эквивалентная схема транзистора.	
Транзистордун эквиваленттүү схемасы.	21
8. Режимы работы транзистора. Транзистордун иштөө режимдери.	23
9. Классы усиления. Күчөтүү классстары.	25
10. Установка режима работы транзистора.	
Транзистордун иштөө режимин уюштуруу.	29
11. «Золотое правило» транзистора.	
Транзистордун «алтын эрежеси».	33
12. Простейший усилительный каскад. Жөнөкөй күчөткүч каскады.	35
13. Усиление гармонического сигнала.	
Гармоникалык сигналды күчөтүү.	41
14. Типовой усилительный каскад. Типтүү күчөткүч каскады.	45
15. Характеристики усилителя. Күчөткүчтүн мунөздөмөлөрү.	55
16. Эмиттерный повторитель. Эмиттердик кайталоочу.	57
17. Усилитель постоянного тока. Турактуу ток күчөткүчү.	61
18. Дифференциальный усилитель. Дифференциалдык күчөткүч.	63
19. Операционный усилитель. Операциондук күчөткүч.	67
20. Математическая обработка электрических сигналов.	
Электр сигналдарды математикалык кайра өзгөртүү.	71
21. Компараторы. Компараторлор.	75
Рекомендуемая литература	78

ОДА МАМБЕКЕТТИК УЧИЛЫК
БИБЛИОТЕКА
ИНК № 75-007



964973