ЦЕПИ СМЕЩЕНИЯ, ТЕМПЕРАТУРНОЙ СТАБИЛИЗАЦИИ, РАБОТА КАСКАДА.

Целью работы является изучение процессов, происходящих в усилительном каскаде, на примере схемы с общим эмиттером.

Домашнее задание.

Рассчитать величины резисторов в схеме с кремниевым транзистором по следующим исходным данным:

$$E = 12B$$
, $h_{219} = 40$, $I_H = 10$ mA.

$$I_{KM} = I_{H} + U_{H} / R_{K} = (1.4 ... 1.7) I_{H} =$$

Ток покоя транзистора: $I_0 = (1.05 ... 1.2) I_{\text{км}} =$

Коллекторное и эмиттерное сопротивления при максимально возможном размахе двух-полярного выходного сигнала:

$$R_{\kappa} = (0.4 \dots 0.45) E / I_0 =$$

$$R_9 = (0.2 \dots 0.1) E / I_0 =$$

Напряжение между коллектором и эмиттером в рабочей точке

$$U_0 = E - I_0 R_K - I_0 R_9 =$$

Ток, протекающий через делитель напряжения R_{61} , R_{62} в базовой цепи

$$I_{60} = I_0 / h_{219} =$$

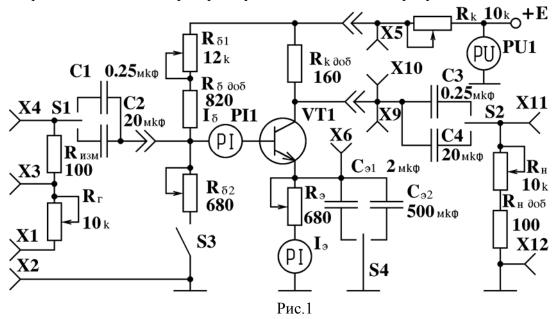
$$I_{\text{дел}} = (3 \dots 10) I_{60} =$$

Сопротивления базового делителя

$$R_{62} = [R_9 (I_0 + I_{60}) + U_{69}] / I_{\text{дел}} =$$

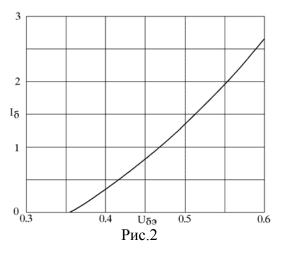
$$R_{61} = [E - R_{5} (I_{0} + I_{60}) - U_{65}] / (I_{\text{дел}} + I_{60}) =$$

Упрощенная схема лабораторной установки показана на рисунке.



Построение проходной динамической характеристики каскада с общим эмиттером. Таблица 1

| Попомотр | R _{б1} (кОм) | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------------|---|---|---|---|---|----|--|--|--|--|--|
| Параметр | 0 | 1 | 2 | 4 | 6 | 8 | 10 | | | | | |
| I_{δ} | | | | | | | | | | | | |
| $I_{\mathfrak{d}}$ | | | | | | | | | | | | |
| I_{κ} | | | | | | | | | | | | |
| $\mathrm{U}_{\mathfrak{69}}$ | | | | | | | | | | | | |
| $U_{\kappa 9}$ | | | | | | | | | | | | |



При обработке результатов воспользуемся входной статической характеристикой транзистора, показанной на рисунке, и соотношениями:

$$I_{K} = I_{9} - I_{6}, \quad U_{K9} = E - I_{K} R_{K} - I_{9} R_{9}.$$

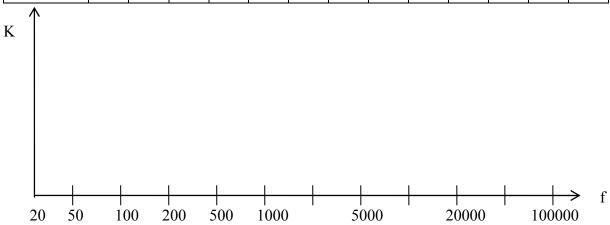


По проходной характеристике выберем положение рабочей точки для работы каскада в классе А.

Оценим влияние реактивных элементов в схеме на форму амплитудно-частотной характеристики усилителя.

Таблипа 2

| | | | | | | | | | | | 1 4 | олица | |
|------------------------------|-----|-----|----|----|-----|---------|--------|-------|-----|----|-----|-------|-----|
| Положение тумблеров S1 S2 S4 | | | | | Час | стота і | генера | тора, | кГц | | | | |
| S1 S2 S4 | .02 | .05 | .1 | .2 | .5 | 1 | 2 | 5 | 10 | 20 | 50 | 100 | 200 |
| C2 C4 C ₉₂ | | | | | | | | | | | | | |
| C1 C4 C ₉₂ | | | | | | | | | | | | | |
| $C2 C3 C_{92}$ | | | | | | | | | | | | | |
| $C2 C4 C_{91}$ | | | | | | | | | | | | | |
| C2 C4 0 | | | | | | | | | | | | | |



Определим коэффициенты частотных искажений усилителя по первой из снятых кривых на частотах 20 Гц и 100 кГц.

$$M_H =$$

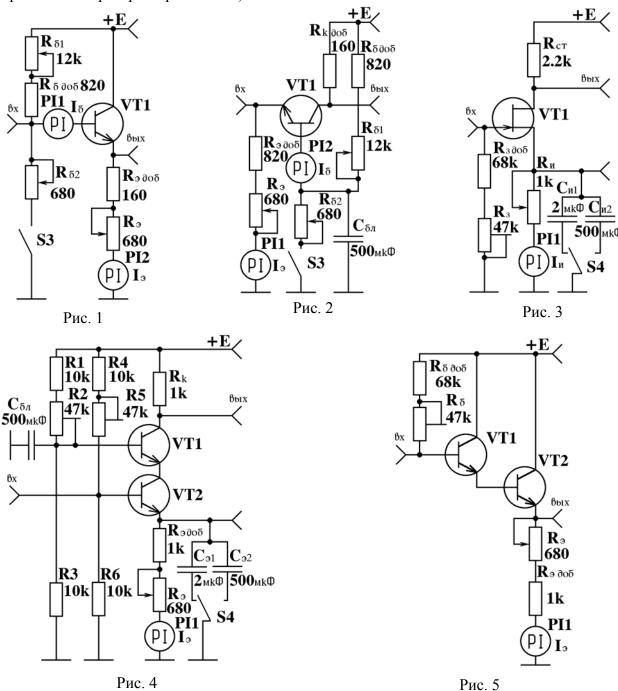
$$M_B =$$

Выводы:

ИССЛЕДОВАНИЕ ПАРАМЕТРОВ УСИЛИТЕЛЯ ПРИ РАЗЛИЧНЫХ СПОСОБАХ ВКЛЮЧЕНИЯ ТРАНЗИСТОРОВ.

Целью работы является изучение сравнительных характеристик схем с общим эмиттером (ОЭ), общим коллектором (ОК), общей базой (ОБ), общим истоком (ОИ), схемы Дарлингтона (СД), каскодной схемы (КС).

Схемы сменных блоков (сменный блок для включения с общим эмиттером (ОЭ) изображен в лабораторной работе №1).



1. Определение коэффициента усиления по напряжению, входного и выходного сопротивления каскадов, где транзистор включен с общим эмиттером, с общей базой, коллектором, истоком, схемы Дарлингтона и каскодной схемы.

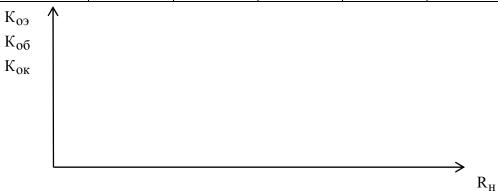
Таблица 1

| | | Тип схемы | | | | | | | | | | |
|------------|--------|-----------|----|----|----|----|----|--|--|--|--|--|
| Параметр | без ОС | ЭсОС | ОБ | ОК | ОИ | СД | КС | | | | | |
| К | | | | | | | | | | | | |
| R_{BX} | | | | | | | | | | | | |
| R_{BLIX} | | | | | | | | | | | | |

2. Оценка влияния сопротивления нагрузки на коэффициент усиления по напряжению для схем с общим эмиттером (Коэ), общей базой (Коб), общим коллектором (Кок).

Таблица 2

| | | | | | | т иолици 2 | | | | | |
|-------------|----|----------------------|---|---|---|------------|--|--|--|--|--|
| Коэффициент | | R _н , кОм | | | | | | | | | |
| усиления | .1 | 2 | 4 | 6 | 8 | 10 | | | | | |
| Коэ | | | | | | | | | | | |
| Коб | | | | | | | | | | | |
| Кок | | | | | | | | | | | |

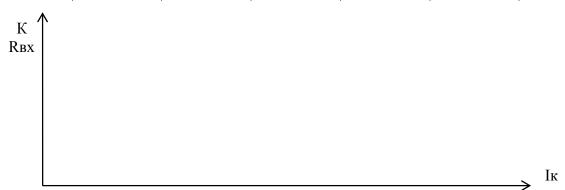


Результаты эксперимента показывают, что способность работы схем на изменяющиеся нагрузки зависит от способа соединения транзистора с источником сигнала и нагрузкой. Лучшими показателями в этом отношении обладает каскад с общим коллектором, усиление которого мало меняется при изменении нагрузки.

3. Оценка влияния тока покоя транзистора на входное сопротивление схемы с общим эмиттером и ее коэффициент усиления.

Таблица 3

| Параметр | | | Rэ, | Ом | | |
|------------------|---|----|-----|-----|-----|-----|
| | 0 | 40 | 80 | 170 | 340 | 680 |
| Іб | | | | | | |
| Iκ | | | | | | |
| К | | | | | | |
| R _B x | | | | | | |



КОНТРОЛЬНЫЙ ОТЧЕТ ПО ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ №3

ИССЛЕДОВАНИЕ ДВУХТАКТНОГО УСИЛИТЕЛЯ.

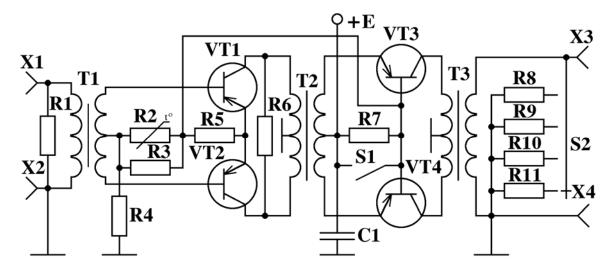


Схема лабораторной установки

Целью работы является экспериментальное исследование характеристик и свойств двухтактного усилителя и приобретение навыков по расчету элементов устройства.

1. Определение оптимального сопротивления нагрузки.

Таблица 1

| R _H , O _M | $\mathrm{U}_{\scriptscriptstyle\mathrm{BbIX}}$ | Р _{вых} | Κ _Γ % |
|---------------------------------|--|------------------|------------------|
| 2 | | | |
| 4 | | | |
| 8 | | | |
| 16 | | | |



Оптимальное сопротивление нагрузки выбираем, исходя из приемлемых нелинейных искажений при максимуме $P_{\rm Bыx}$. Для него

$$K = U_{BMX} / U_{BX} =$$

2. Исследование зависимости потребляемой и полезной мощности, коэффициента нелинейных искажений от изменения входного напряжения.

Таблица 2

| $U_{\text{вх}}$, м B | E, B | Io, A | Po, Bt | U_{BLIX}, B | P_{BLIX}, BT | η | K_{Γ} , % |
|-------------------------|------|-------|--------|---------------|----------------|---|------------------|
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |



 $\boldsymbol{U}_{\text{BX}}$

3. Исследование зависимости выходного напряжения и коэффициента нелинейных искажений от частоты.

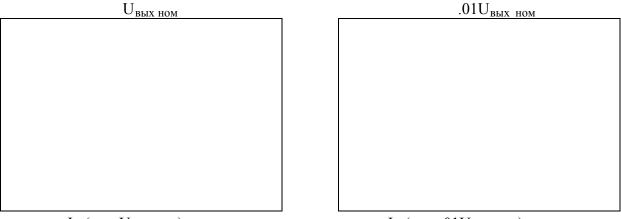
Таблица 3

| | | | | | | | | | | | 1 40311 |
|---------------------|-----|-----|----|----|----|---|---|---|----|----|---------|
| f, кГц | .02 | .05 | .1 | .2 | .5 | 1 | 2 | 5 | 10 | 20 | 50 |
| $U_{\text{вых}}, B$ | | | | | | | | | | | |
| Кг. % | | | | | | | | | | | |



4. Исследование работы усилителя в классе В.

Осциллограммы выходных напряжений



 I_0 (при $U_{\text{вых ном}}$) = I_0 (при .01 $U_{\text{вых ном}}$) =

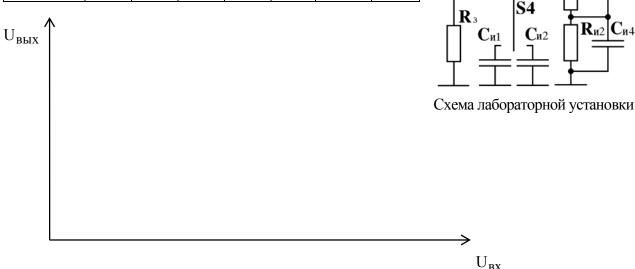
При переходе из класса AB в класс B уменьшается ток покоя усилителя, но увеличиваются нелинейные искажения (типа ступеньки). Это объясняется использованием нелинейного участка проходной характеристики. Уровень искажений зависит от амплитуды входного сигнала, так как малые сигналы попадают на нелинейные участки BAX.

ИССЛЕДОВАНИЕ ИМПУЛЬСНОГО УСИЛИТЕЛЯ И СХЕМ КОРРЕКЦИИ.

Цель работы заключается в исследовании импульсного усилителя, схем высокочастотной и низкочастотной корреляции, выявлении связи между частотными и переходными характеристиками, приобретении навыков расчета характерных параметров.

1. Построение амплитудной характеристики и определение номинального коэффициента усиления каскада по напряжению.

| | _ | _ | _ | _ | _ | Ta | олица 1 |
|----------------------|----|----|----|-----|-----|-----|---------|
| U _{вх} , мВ | 10 | 20 | 50 | 100 | 200 | 500 | 1000 |
| $U_{ m BЫX}$, м B | | | | | | | |



В амплитудной характеристике имеется линейный участок, характеризующийся минимальными искажениями. При малых уровнях входного сигнала начинают сказываться шумы, наводки, фон переменного тока. Большие входные сигналы приводят к работе вблизи уровня насыщения и вызывают нелинейные искажения.

Определим номинальный коэффициент усиления по напряжению.

$$\mathrm{K} = \mathrm{U}_{\mathrm{BHX}} \ / \ \mathrm{U}_{\mathrm{BX}} =$$

2. Оценка влияния элементов коррекции частотных характеристик на ход амплитудно-частотной характеристики усилителя.

Таблица 2

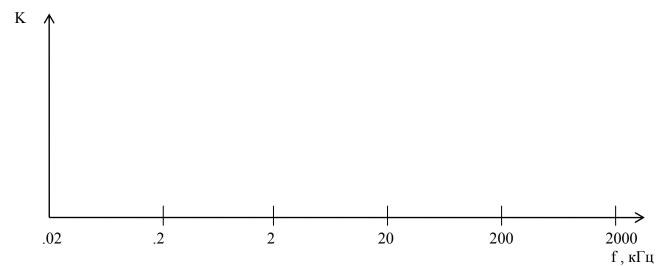
 $\mathbf{R}_{\mathsf{c}_{\mathsf{T}}}$

VT1

вых

| Схема | Ивых , В | f, Гц | | | f, кГц | f, MГц |
|-------|-----------------|-------|---------|-----|--------------------|-------------|
| Схема | Овых, в | 20 50 | 100 200 | 500 | 1 2 5 10 20 50 100 | .2 .5 1 2 5 |
| б/к | | | | | | |
| НЧ | | | | | | |
| КВЧ | | | | | | |
| ЭВЧ | | | | | | |

В таблице обозначено: 6/к - схема без коррекции, HV — включена низкочастотная коррекция, KBV - включена коллекторная высокочастотная коррекция, 3BV - включена эмиттерная высокочастотная коррекция.



3. Оценка расширения полосы пропускания для исследуемых схем.

По величинам входных и выходных сигналов на частоте 1000 Гц определим номинальные коэффициенты усиления по напряжению для исследуемых схем коррекции.

По уменьшению уровня выходного сигнала усилителя до величины 0.7 от номинального определим верхнюю fв и нижнюю fн граничные частоты исследуемых схем.

Найдем площади усиления каскада с различными схемами коррекции амплитудночастотных характеристик.

4. Оценка влияния схем коррекции на вид переходной характеристики усилителя.

Для усилителя без элементов коррекции и при наличии корректирующих элементов зарисуем формы выходных импульсов. По снятым осциллограммам определим времена установления, выбросы и спады плоской вершины импульсов.

Коллекторная ВЧ коррекция

Коллекторная ВЧ коррекция

Змиттерная ВЧ коррекция

Змиттерная ВЧ коррекция

5. Оценка влияния постоянной времени выходной цепи каскада на величину спада плоской вершины импульса.

Таблица 3.

| Rн, кОм | 0.1 | 1 | 2 | 4 | 6 | 8 | 10 |
|---------|-----|---|---|---|---|---|----|
| Δ | | | | | | | |

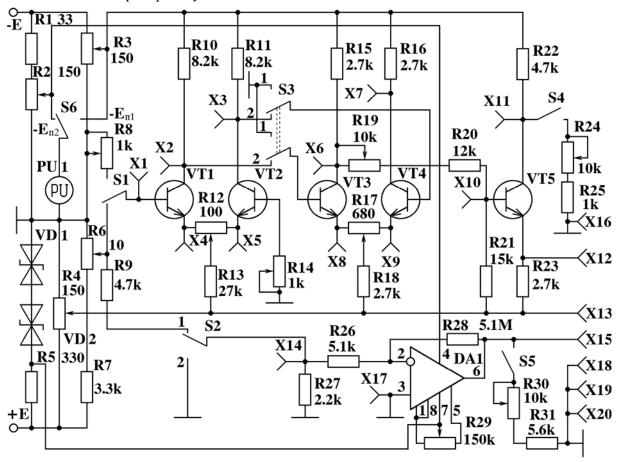


КОНТРОЛЬНЫЙ ОТЧЕТ ПО ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ №5

ИССЛЕДОВАНИЕ УСИЛИТЕЛЕЙ ПОСТОЯННОГО ТОКА.

Цель работы состоит в исследовании усилителей постоянного тока (УПТ) на транзисторах и интегральной микросхеме (ИМС) операционного усилителя (ОУ), приобретении навыков по их расчету.

Схема лабораторной установки.



1. Определение коэффициента усиления УПТ на транзисторах.

$$K = U_{BbiX} / U_{BX} =$$

2. Определение распределения токов и напряжений при балансировке усилителя в режиме без входного напряжения и при наличии постоянного входного напряжения.

Таблица 1

| Режим | | | | | | Γ | нездо | | | | | |
|---------------|----|----|----|----|----|----------|-------|----|----|-----|-----|-----|
| ГСЖИМ | X1 | X2 | X3 | X4 | X5 | X6 | X7 | X8 | X9 | X10 | X11 | X12 |
| Сбалансирован | | | | | | | | | | | | |
| Не сбалансир. | | | | | | | | | | | | |

3. Определение напряжений и токов в характерных точках для всех транзисторов по данным, полученным в п.2.

Таблица 2

| Параметр | Усилитель сбалансирован | | | | | | Усилитель не сбалансирован | | | | |
|----------|-------------------------|-----|-----|-----|-----|-----|----------------------------|-----|-----|-----|--|
| Параметр | VT1 | VT2 | VT3 | VT4 | VT5 | VT1 | VT2 | VT3 | VT4 | VT5 | |
| Uбэ | | | | | | | | | | | |
| Икэ | | | | | | | | | | | |
| Īκ | | | | | | | | | | | |

4. Определение дрейфа нуля при изменении питающего напряжения.

Таблица 3

| | _ | _ | | _ | _ | _ | <u>.</u> | 1 400111 | 1110 |
|------|------|----|---|---|---|---|----------|----------|------|
| Епі | 12.8 | 10 | 8 | 6 | 4 | 2 | 1 | 0 | |
| Ивых | | | | | | | | | |

Производим расчет коэффициента усиления.

$$K = U_{BMX} / U_{BX} =$$

5. Определение дрейфа нуля усилителя на микросхеме.

Таблица 4

| Еп2 | 12.8 | 10 | 8 | 6 | 4 | 2 | 1 | 0 |
|------|------|----|---|---|---|---|---|---|
| Ивых | | | | | | | | |

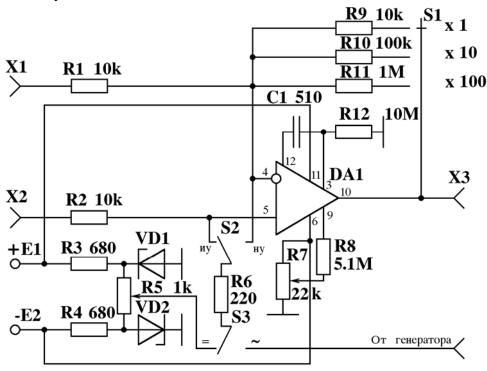
Сравнение по результатам исследования обоих схем дает основание утверждать, что дрейф нуля у микросхемы меньше, а усиление больше по сравнению с УПТ на дискретных элементах.



ИССЛЕДОВАНИЕ СХЕМ С ОПЕРАЦИОННЫМИ УСИЛИТЕЛЯМИ.

Цель работы заключается в исследовании свойств операционного усилителя (ОУ) при различных схемах его включения, ознакомлении с возможностью и особенностями реализации устройств различного назначения на базе использования ОУ, приобретении навыков по расчету этих устройств.

Схема лабораторной установки для инвертирующего и неинвертирующего включения операционного усилителя.



1. Определение коэффициента усиления, входного сопротивления операционного усилителя в инвертирующем и неинвертирующем включении, а также повторителя напряжения.

Таблица 1

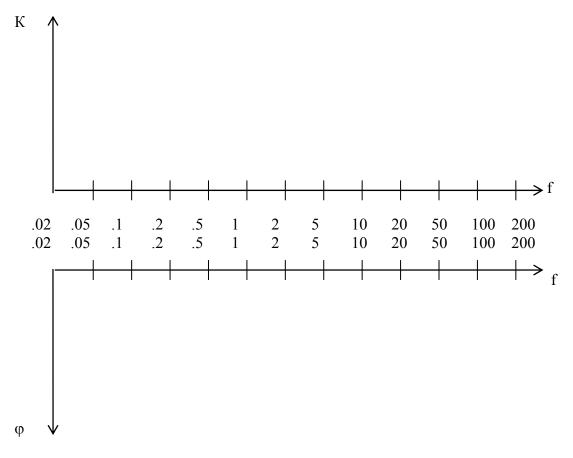
| Параметр | Тип схемы | | | | | | | | |
|----------|-----------|--------|---------|--------|--|--|--|--|--|
| Параметр | ИУ х 10 | ИУ х 1 | НУ х 10 | НУ х 1 | | | | | |
| К | | | | | | | | | |
| RBX | | | | | | | | | |

Проведенные измерения показывают, что усиление на постоянном и переменном токе практически совпадает. Коэффициент усиления определяется соотношением внешних сопротивлений в схеме.

2. Оценка амплитудно-частотной и фазо-частотной характеристики инвертирующего ОУ при слабой и глубокой обратной связи.

Таблица 2

| Тип оуоми | Попомотр | | | | | | • | Час | гота | а, кГ | Ц | | | | |
|-----------|----------|-----|-----|----|----|----|---|-----|------|-------|----|----|-----|-----|-----|
| Тип схемы | Параметр | .02 | .05 | .1 | .2 | .5 | 1 | 2 | 5 | 10 | 20 | 50 | 100 | 200 | 500 |
| ИУ х 100 | К | | | | | | | | | | | | | | |
| | φ | | | | | | | | | | | | | | |
| ИУ х 1 | К | | | | | | | | | | | | | | |
| | φ | | | | | | | | | | | | | | |



Результаты измерений показывают, что с увеличением глубины отрицательной обратной связи улучшается равномерность амплитудно-частотных и фазо-частотных характеристик.

3. Исследование работы компаратора.

Снятие зависимости выходного напряжения от входного при Uвх2 = 0 В и Uвх2 = 1 В.

Таблица 3

| | | | | | | | . 7- |
|------|------|---|-----|-------------|-----|-----|------|
| UBX2 | | | Uı | 3X 1 | | | |
| UBX2 | -0.1 | 0 | 0.1 | 0.9 | 1.0 | 1.1 | |
| 0 B | | | | | | | |
| 1 B | | | | | | | |



Характерные осциллограммы на выходе ОУ при изменении постоянного напряжения на входе "1" схемы.

| | 1 | | |
|--|-------------|------------------------|----------------------|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| Поличения возмин доже и помогивания | | energe of reserving | annanaŭ vanarmann |
| Полученные результаты показывают | | | |
| стикой и может изменять полярность в | выходного | напряжения при равенс | стве подаваемых на |
| вход сигналов. Это подтверждается при | сравнении | г гармонического колеб | ания с постоянным |
| пороговым напряжением. Изменение по | | | |
| _ | эспеднего г | miner ha bpemena hepe | кло тении компара |
| тора. | | _ | |
| 4. Исследование работы автогенерир | | | |
| Эпюры напряжений при различных г | остоянных | времени времязадающ | ей цепи |
| C1 | | C | • |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | Į. | | |
| 5 II | _ | | |
| 5. Исследование работы ждущего | | | |
| Осциллограммы напряжений на в | ыходе схем | ıы при различных конд | енсаторах времяза- |
| дающей цепи. | | | |
| C1 | | C | 2 |
| | | | 2 |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| В менущем ремине при отсутстви | I DVOTUOTO | | ALLINGARATINA NA MAR |
| В ждущем режиме при отсутстви | | | |
| мируется, так как на ОУ подано прину | дительное | напряжение смещения, | переводящее его в |
| нелинейный режим. Входные импульсь | ы выводят (| ОУ из этого состояния | и позволяют сфор- |
| мировать импульс с длительностью, оп | | | |
| mapobarb manyabe e gamicabilecibio, on | Родолисто | т постолиной времени | ъръмизадающей це- |

пи.

6. Исследование работы триггера Шмитта. Оценка зависимости выходного напряжения от входного при различных резисторах в цепи обратной связи.

| | Параметр Ивх1 | | | | | | | Табли | |
|----|---------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|--|--|----------------|
| | Uвых | | | | | | | | |
| 23 | | | | | | | | | |
| R4 | | | | | | | | | |
| 23 | | | | | | | | | |
| ? | 3 4 | Uвых 3 4 | Uвых 3 4 | Uвых 3 4 | Uвых 3 4 | Uвых 3 4 | Uвых 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 | Uвых 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 | Uвых 3 4 |

UBX1 7. Исследование работы интегратора. Снятие характеристики интегрирования.

Таблица 5 T Uвых Uвых

| | | | | ť | |
|---------------------|-------------------|-----|-------------------|---|--|
| Напряжения в контро | льных точках схег | мы. | \longrightarrow | t | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |

ИССЛЕДОВАНИЕ СХЕМ ВЫПРЯМИТЕЛЕЙ И СГЛАЖИВАЮЩИХ ФИЛЬТРОВ.

Целью работы является изучение принципов работы, методик расчета, исследование основных характеристик нерегулируемых выпрямителей, а также знакомство с работой регулируемого выпрямителя на тиристорах и работой сглаживающих фильтров.

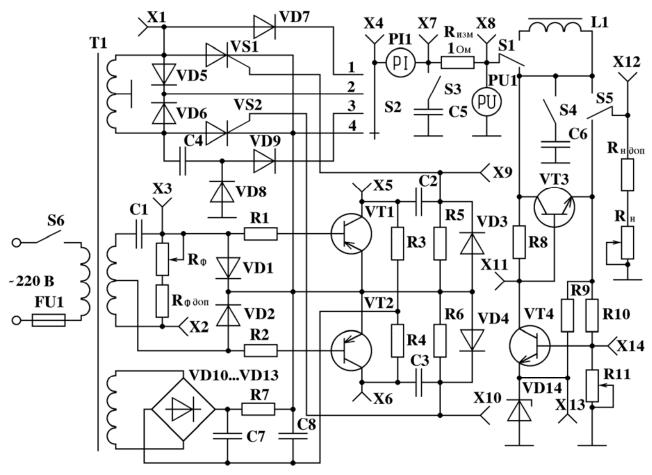
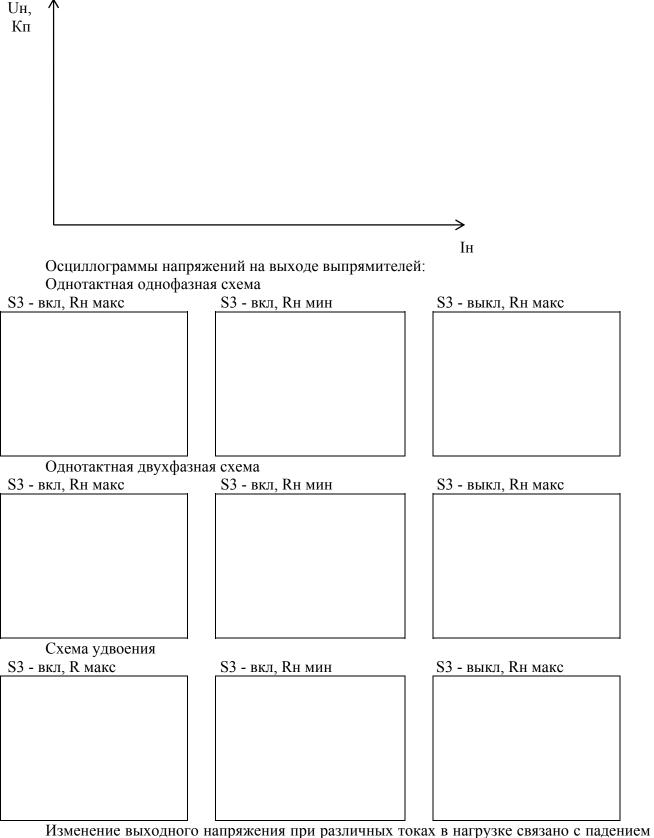


Схема лабораторной установки

1. Нагрузочные характеристики нерегулируемых выпрямителей.

Таблица. 1

| Схема | Параметр | Результаты измерений |
|---------------------------|----------|----------------------|
| 0 | Ін | |
| Однотактная однофазная | Um1 | |
| схема | Uн | |
| CACMa | Кп | |
| Owner | Ін | |
| Однотактная двухфазная | Um1 | |
| схема | Uн | |
| CACMA | Кп | |
| | Ін | |
| Схема | Um1 | |
| удвоения | Uн | |
| | Кп | |



Изменение выходного напряжения при различных токах в нагрузке связано с падением напряжения на элементах выпрямителя.

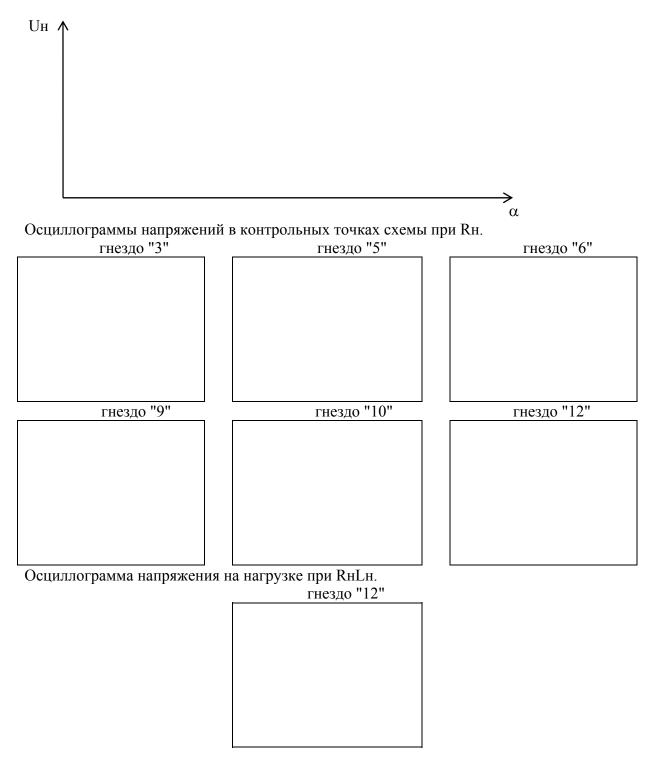
Увеличение амплитуды пульсаций выходного напряжения при росте тока в нагрузке зависит от скорости и глубины заряда и разряда конденсатора фильтра. Чем быстрее происходит разряд конденсатора, тем больше изменяется амплитуда выходного напряжения, что приводит к росту коэффициента пульсаций.

Частота пульсаций в однофазных схемах в два раза меньше, чем в двухтактных.

2. Регулировочная характеристика двухполупериодного выпрямителя на тиристорах.

Таблица 2.

| Тип | | α (в соответствии с положениями Rф) | | | | | | | | |
|----------|----|-------------------------------------|----|----|----|-----|-----|-----|--|--|
| нагрузки | 20 | 40 | 60 | 75 | 90 | 125 | 150 | 170 | | |
| Rн | | | | | | | | | | |
| Rн, Lн | | | | | | | | | | |



3. Оценка влияния реактивных элементов на величину пульсаций на выходе выпрямителя.

Таблица 3

| | | S1 B | ыкл | | S1 Вкл | | | | |
|----------|-----------|-----------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--|
| Параметр | S3 E | Выкл | S3 Вкл | | S3 E | Выкл | S3 Вкл | | |
| Параметр | S4 | S4 Вкл | S4 | S4 Вкл | S4 | S4 Вкл | S4 | S4 Вкл | |
| | Выкл | | Выкл | | Выкл | | Выкл | | |
| Кп | | | | | | | | | |
| Характе | рные осці | иллограмм | ы | | | | | | |
| | | | | | | | | | |

| Характерные осциллограммы | | | | | | |
|---------------------------|--|--|--|--|--|--|
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

КОНТРОЛЬНЫЙ ОТЧЕТ ПО ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ №8

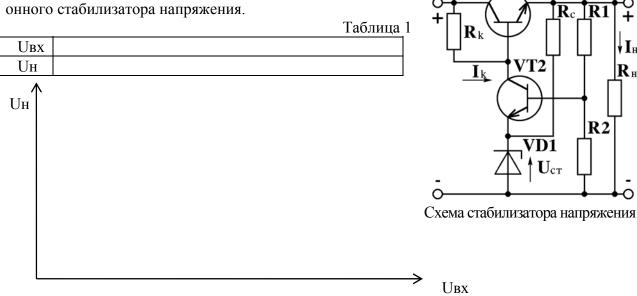
ИССЛЕДОВАНИЕ СТАБИЛИЗАТОРА НАПРЯЖЕНИЯ.

Целью работы является изучение компенсационного стабилизатора напряжения, приобретение навыков по его эксплуатации и расчету.

VT1

 U_{6x}

1. Снятие регулировочной характеристики компенсаци-



2. Нагрузочная характеристика компенсационного стабилизатора напряжения.

Таблица 2 IΗ Uн



3. Расчет коэффициента стабилизации исследуемой схемы. По результатам измерений по п.2 рассчитаем коэффициент стабилизации схемы Кст $H = (\Delta U_{BX} / U_{BX}) / (\Delta U_{B L L X} / U_{B L L X}) =$

4. Измерение с помощью вольтметра постоянного тока напряжений в характерных точках схемы относительно общего провода.

Таблина 3

| Гнездо | X11 | X12 | X13 | X14 |
|------------|-----|-----|-----|-----|
| Напряжение | | | | |

Распределение напряжений в контрольных точках показывает, что транзисторы находятся в усилительном режиме, и это позволяет им отслеживать и компенсировать изменение входного напряжения.