Лабораторная работа № 8

Исследование усилителя на полевом транзисторе в схеме с общими истоком

<u>Цель работы</u>: изучение полевых транзисторов; построение статических вольт-амперных характеристик (ВАХ) полевых транзисторов; определение параметров полевых транзисторов по построенным ВАХ; расчёт и исследование усилительного каскадов на полевом транзисторе в схеме с общим истоком.

8.1. Краткие теоретические сведения

<u>Полевой транзистор</u> (ПТ) – полупроводниковый прибор, усилительные свойства которого обусловлены потоком основных носителей заряда, протекающим через проводящий канал и управляемым электрическим полем (отсюда и название – полевой). Действие полевого транзистора обусловлено носителями заряда одной полярности, поэтому полевые транзисторы называют также униполярными.

По способу создания проводящего канала различают полевые транзисторы с управляющим p-n-переходом, имеющие объёмный канал, и со структурой металл — диэлектрик (окисел) — полупроводник (МДП- или МОП-транзисторы), имеющие npunosepxhocm-ный канал (scmpoehhbiй или uhdyquposahhbiй). В зависимости от электропроводности полупроводника проводящий канал может быть n-типа или p-типа.

Полевой транзистор с управляющим переходом (ПТУП) представляет собой пластину полупроводникового материала, в центральной части которого имеется область с проводимостью противоположной проводимости проводящего канала. Электрод, подключённый к этой области, называется затвором (3). Между затвором и проводящим каналом образуется p-n-переход, обеднённый слой которого расположен в основном в объёме проводящего канала, имеющего гораздо меньшую концентрацию примеси. На торцах проводящего канала расположены два электрода. Электрод, от которого начинают движение основные носители заряда в канале, называют истоком (ℓ), а электрод, к которому движутся основные носители заряда, называют стоком (ℓ). На рисунке 8.1 показаны структура ПТУП с проводящим каналом ℓ -типа и условные обозначения ПТУП с проводящими каналами разных типов.

В основе работы ПТУП лежит изменение площади поперечного сечения проводящего канала при подаче на p-n-переход управляющего напряжения ($U_{\rm 3H}$), смещающего его в обратном направлении. На рис. 8.1, а показаны полярности прикладываемых напряжений и направления токов соответствующие рабочему режиму работы транзистора. При $U_{\rm 3H}=0$ и $U_{\rm CH}\neq 0$ через проводящий канал протекает ток стока, называемый начальным: $I_{\rm C\ hau}$. При увеличении обратного напряжения $U_{\rm 3H}$ увеличивается ширина p-n-перехода и соответственно уменьшается площадь поперечного сечения проводящего канала. Уменьшение площади поперечного сечения проводящего канала влечёт увеличение его сопротивления, что приводит к уменьшению тока стока $I_{\rm C}$ при неизменном и отличном нуля напряжении между стоком и истоком $U_{\rm CH}$. В цепи затвора при этом протекает малый обратный ток (входное сопротивление до $10^7...10^9$ Ом). При некотором обратном напряжении, называемом *напряжением отсечки* ($U_{\rm 3H\ orc.}$) канал может быть полностью перекрыт, и в цепях стока и истока начнут протекать малые обратные токи. При напряжении $U_{\rm 3H}=0$, площадь поперечного сечения проводящего канала мак-

симальна, а его сопротивление минимально. Прямое напряжение на p-n-переход не подают, так как в этом случае теряется возможность управления током стока, появляется входной ток, что приводит к значительному уменьшению входного сопротивления.

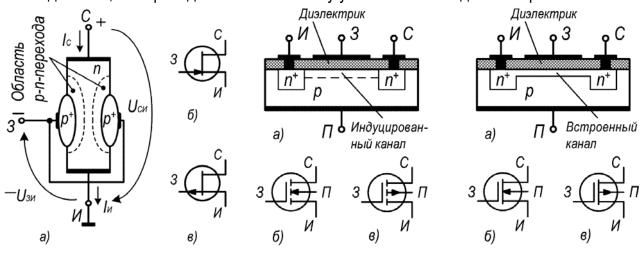


Рис.8.1 Структура (a) и УГО ПТУП с каналом n - (б) и p - типа (в)

Рис.8.2 Структура (a) и УГО ПТИЗ с индуцированным каналом n - (δ) и p -типа (ϵ)

Рис.8.3 Структура (a) и УГО ПТИЗ со встроенным каналом n - (δ) и p -типа (ϵ)

<u>МОП-транзисторы.</u> В МОП-транзисторах электрод затвора изолирован от канала слоем диэлектрика (обычно это окисел — SiO_2), поэтому эти транзисторы называют также полевыми транзисторами с изолированным затвором (ПТИЗ). Благодаря такой структуре входное сопротивление ПТИЗ достигает $10^{12}...10^{15}~{\rm OM}$. Различают две разновидности ПТИЗ — с индуцированным (наведённым полем) и со встроенным каналом.

<u>ПТИЗ с индуцированным каналом</u> n-типа (рис. 8.2, a) содержит две сильно легированные n^+ -области истока (\mathcal{U}) и стока (\mathcal{C}), созданные в исходной полупроводниковой пластине кремния p-типа, которая называется подложкой (Π). Поверхность подложки покрыта слоем диэлектрика, поверх которого нанесена тонкая металлическая плёнка (обычно из алюминия), служащая затвором (3).

<u>ПТИЗ со встроенным каналом</u> конструктивно отличается от транзистора с индуцированным каналом тем, что канал формируется на этапе изготовления транзистора путём легирования транзистора. На рис.8.3, а показана структура ПТИЗ с каналом n-типа. По

принципу действия этот транзистор аналогичен ПТИЗ с индуцированным каналом. Однако, ввиду наличия проводящего канала через транзистор будет протекать ток $I_{\rm C\ hav.}$ и при нулевой разности потенциалов между истоком и затвором. При отрицательном напряжении между истоком и затвором ($U_{\rm 3H} < 0$) поле затвора выталкивает электроны из канала в подложку p-типа. Канал обедняется электронами, его сопротивление увеличивается и ток стока уменьшается. Такой режим называют *режимом обеднения*. Если на затвор подано напряжение $U_{\rm 3H} > 0$, то подзатворная область *обогащается* электронами и ток стока увеличивается.

Подобно биполярным транзисторам полевой транзистор можно включить по одной из трёх схем: с общим истоком (ОИ – аналогична схеме с ОЭ), с общим стоком (ОС – аналогична схеме с ОК) и общим затвором (ОЗ – аналогична схеме с ОБ). Последняя схема (ОЗ) в усилительных устройствах практически не используется ввиду малости входного сопротивления и отсутствия усиления тока. Наибольшее усиление мощности обеспечивает схема с ОИ. Схема с ОС обладает повышенным входным сопротивлением и чаще всего применяется в качестве буферного каскада.

Статические вольт-амперные характеристики полевого транзистора.

Для анализа работы полевых транзисторов используют следующие характеристики:

- проходные (стоко-затворные) зависимость выходного тока ($I_{\rm C}$) от входного напряжения ($U_{\rm 3H}$): $I_{\rm C}=f\left(U_{\rm 3H}\right)\big|_{U_{\rm CH}={\rm const}}$ при заданном напряжении $U_{\rm CH}$ между стоком и истоком;
- выходные зависимость выходного тока ($I_{\rm C}$) от выходного напряжения ($U_{\rm CH}$): $I_{\rm C}=f\left(U_{\rm CH}\right)\!\!\!\big|_{U_{\rm 2H}={
 m const}}$ при заданном напряжении $U_{\rm 3H}$ между затвором и истоком.

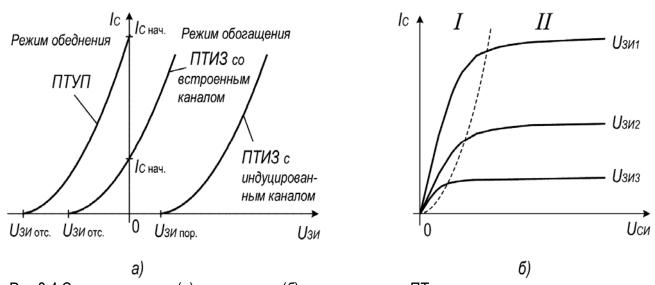


Рис.8.4 Стоко-затворная (a) и выходные (б) характеристики ПТ различных типов с n -каналом

На рис.8.4 приведены примерный вид вольт-амперных характеристик полевых транзисторов с различными структурами с проводящим каналом n-типа. Из рисунка 8.4, aвидно, что ПТУП может работать только в режиме обеднения проводящего канала носителями заряда, ПТИЗ с индуцированным каналом работает только в режиме обогащения, а ПТИЗ со встроенным каналом может работать как в режиме обеднения, так и в режиме обогащения. Выходные ВАХ (рис.8.4, δ) полевых транзисторов различных типов по форме подобны. Отличие состоит в том, что для ПТУП $U_{
m 3И1}=0$, а $U_{
m 3И3}=U_{
m 3И \ orc.}<0$; для ПТИЗ со встроенным каналом $U_{
m 3И1}>0$, $U_{
m 3И2}=0$, $U_{
m 3И3}=U_{
m 3И \ orc.}<0$; для ПТИЗ с индуцированным каналом $U_{
m 3И3}=U_{
m 3И \ nop.}>0$, $U_{
m 3И1}>U_{
m 3И2}>U_{
m 3И3}$

В выходных ВАХ (рис.8.46) можно выделить две рабочие области слева (I) и справа (II) от штриховой линии. Область I называют крутой областью характеристики; область II — пологой, или областью насыщения. В крутой области транзистор может быть использован как омическое управляемое напряжением сопротивление. В усилительных каскадах транзистор работает на пологом участке характеристики.

С помощью ВАХ можно определить дифференциальные параметры ПТ:

крутизну характеристики, характеризующую управляющее действие затвора:

$$S = \frac{dI_{\rm C}}{dU_{\rm 3H}}\bigg|_{U_{\rm CH} = \rm const}; \tag{8.1}$$

дифференциальное внутреннее сопротивление проводящего канала полевого транзистора:

$$r_{\text{CH}} = \frac{dU_{\text{CH}}}{dI_{\text{C}}}\Big|_{U_{\text{3M}} = \text{const}}; \tag{8.2}$$

- коэффициент усиления, характеризующий усилительные свойства ПТ:

$$\mu = -\frac{dU_{\text{CH}}}{dU_{\text{3H}}}\bigg|_{I_{\text{C}}=\text{const}},\tag{8.3}$$

который связан с крутизной характеристики и дифференциальным внутренним сопротивлением проводящего канала полевого транзистора соотношением

$$\mu = -S r_{\text{CM}}. \tag{8.4}$$

На рис. 8.5 показано, как определяются дифференциальные параметры ПТ с помощью ВАХ (на примере полевого транзистора с управляющим p-n-переходом).

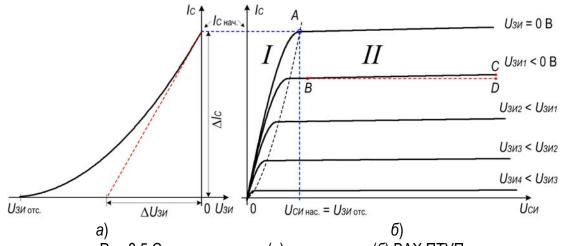


Рис.8.5 Стоко-затворная (а) и выходные (б) ВАХ ПТУП

Стоко-затворная характеристика (рис.8.5а) ПТУП достаточно хорошо описывается выражением

$$I_{\rm C} = I_{\rm C_{\rm Ha^{\rm H}}} \left(1 - U_{\rm 3M} / U_{\rm 3M \, orc.} \right)^2,$$
 (8.5)

где $I_{\mathrm{C\; hau.}}$ – начальный ток стока при $U_{\mathrm{3H}} = 0$; $U_{\mathrm{3H\; orc.}}$ – напряжение, при котором пере-

крывается проводящий канал. Дифференцируя в соответствии с (8.1) выражение (8.5), получаем

$$S = S_{\text{HAY}} \left(1 - U_{3\text{II}} / U_{3\text{II orc.}} \right), \tag{8.6}$$

где $S_{\rm HAH.}=2I_{\rm C\ HaH.}/|U_{\rm 3M\ orc.}|$ — начальное значение крутизны характеристики, которое можно определить по графику стокозатворной характеристики. Для этого в точке $\left(U_{\rm 3M}=0;I_{\rm C}=I_{\rm C\ HaH.}\right)$ к стокозатворной характеристике проводят касательную, отсекающую на оси напряжений отрезок $\Delta U_{\rm 3M}$, а на оси токов — отрезок $\Delta I_{\rm C}$ (рис.8.5*a*). Тогда

$$S_{\text{HAY}} \approx \Delta I_{\text{C}} / \Delta U_{\text{3M}} \,.$$
 (8.7)

Напряжение, при котором транзистор переходит в режим насыщения, называется напряжением насыщения ($U_{\rm CH\; hac.}$). При напряжении $U_{\rm 3H}=0$ напряжение насыщения (на рис. 8.5δ – т. A) численно равно напряжению отсечки, при других напряжениях $U_{\rm 3H}\neq 0$

$$U_{\text{CH Hac.}}|_{U_{2M} \neq 0} = |U_{3\text{H orc.}}| - |U_{3\text{H}}|.$$
 (8.8)

Дифференциальное внутреннее сопротивление проводящего канала полевого транзистора $r_{\rm CH}$ можно определить графическим способом, используя выходные ВАХ. Для этого на ветви выходной ВАХ, соответствующей заданному напряжению $U_{\rm 3H}$, строят прямоугольный треугольник BCD (рис. 8.56) и определяют разность напряжений $\Delta U_{\rm CH}$ (BD) и токов $\Delta I_{\rm C}$ (CD), откуда

$$r_{\text{CM}} \approx \frac{BD}{CD} = \frac{\Delta U_{\text{CM}}}{\Delta I_{\text{C}}}.$$
(8.9)

Усилители на полевых транзисторах.

Достоинства усилительных каскадов на полевых транзисторах по сравнению с усилительными каскадами на биполярных транзисторах обеспечиваются следующими преимуществами полевых транзисторов перед биполярными:

 полевой транзистор управляется электрическим полем, что предполагает отсутствие тока во входной цепи, поэтому он имеет большое

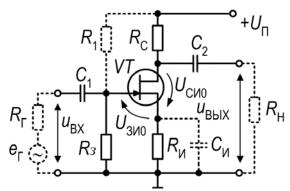


Рис. 8.6 Схема усилительного каскада с общим истоком

входное сопротивление, что упрощает согласование усилительного каскада с высокоомным источником сигнала;

- ПТ имеет, как правило, ме□ньший коэффициент шума, что делает его более предпочтительным при усилении слабых сигналов;
- ПТ обладает бо □льшей собственной температурной стабильностью режима покоя.

Недостатком можно считать то, что усилительные каскады на ПТ обычно обеспечивают ме □ ньший коэффициент усиления по напряжению.

Принцип построения усилительных каскадов на ПТ тот же, что и каскадов на биполярных транзисторах. В зависимости от того, какой из выводов является общим для входной и выходной цепей, в усилительных каскадах различают три схемы включения полевого транзистора: с общим истоком (ОИ), с общим стоком (ОС) и общим затвором

(O3). Наиболее широкое применение на практике получила схема с ОИ. На рис. 8.6 представлена схема такого усилительного каскада на полевом транзисторе с управляющим p-n-переходом с каналом n-типа. В этой схеме, называемой схемой с автоматическим смещением, за счёт протекания через резистор $R_{\rm H}$ истокового тока автоматически создаётся обратное смещение p-n-перехода ПТ:

$$U_{3H} = U_3 - U_H = U_3 - I_H R_H, (8.10)$$

где $I_{\rm II}$ — ток истока, причём в ПТ ток истока равен току стока $I_{\rm C}$; $U_{\rm II}=I_{\rm II}R_{\rm II}$ — потенциал затвора. Так как резистор R_3 обеспечивает связь затвора с общим проводом, то при бесконечно малом входном токе I_3 и отсутствии резистора R_1 можно считать $U_3\!pprox\!0$. Поэтому

$$U_{3H} \approx -I_{\rm C}R_{\rm H},\tag{8.11}$$

Помимо функции автоматического смещения потенциала истока резистор $R_{\rm II}$ выполняет также функцию термостабилизации режима работы усилителя по постоянному току (аналогично схеме с эмиттерной стабилизацией на БТ). Для повышения термостабильности и уменьшения зависимости начального режима работы усилительного каскада от разброса параметров ПТ в цепь затвора включают резистор $R_{\rm I}$. Для исключения проявления отрицательной обратной связи по переменному сигналу резистор $R_{\rm II}$ шунтируют конденсатором $C_{\rm II}$, в диапазоне рабочих частот сопротивление которого $X_{\rm CII} << R_{\rm II}$. Динамический режим работы полевого транзистора обеспечивается резистором $R_{\rm C}$ в цепи стока, с которого снимается переменный выходной сигнал при наличии входного усиливаемого сигнала. Назначение разделительных конденсаторов $C_{\rm I}$ и $C_{\rm II}$ такое же, как и в усилительном каскаде на биполярном транзисторе.

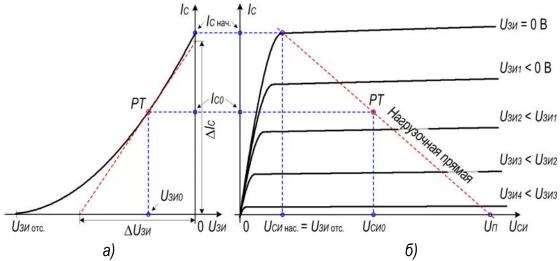


Рис. 8.7 К расчёту рабочей точки (PT) полевого транзистора с управляющим p–n-переходом: a –стоко-затворная BAX, δ – выходные BAX

Начальный режим работы полевого транзистора обеспечивается постоянным током стока $I_{\rm C0}$ и соответствующим ему постоянным напряжением между стоком и истоком $U_{\rm CM0}$ (см. рис. 8.7), которые устанавливаются с помощью источника питания $U_{\rm II}$ и начального напряжения смещения на затворе $U_{\rm 3M0}$.

Коэффициент усиления усилительного каскада на полевом транзисторе с общим ис-

током можно определить при отсутствии шунтирующего конденсатора в цепи истока по формуле

$$K_{U} = -\frac{S(r_{\text{CM}} \| R_{\text{C}} \| R_{\text{H}})}{1 + SR_{\text{M}}},$$
 (8.12)

а при его наличии - по формуле

$$K_U = -S(r_{\text{CM}} \| R_{\text{C}} \| R_{\text{H}}),$$
 (8.13)

где крутизна S и дифференциальное внутреннее сопротивление $r_{\rm CH}$ проводящего канала полевого транзистора определяются в рабочей точке.

Значения ёмкостей конденсаторов можно рассчитать по формулам:

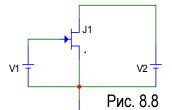
$$C_{1} = \frac{10...50}{2\pi f_{\text{H.\GammaP.}}R_{3}}; C_{2} = \frac{10...50}{2\pi f_{\text{H.\GammaP}}(R_{\text{C}}||R_{\text{H}})}; C_{\text{H}} = \frac{10...50}{2\pi f_{\text{H.\GammaP.}}R_{\text{H}}},$$
(8.14)

где $f_{\rm H, \Gamma P}$ – нижняя граничная частота.

8.2. Порядок выполнения работы

Задание 1: Получение статических вольт-амперных характеристик полевых транзисторов

- *а)* собрать схему (рис. 8.8) для получения статических ВАХ заданного типа полевого транзистора;
- б) получить стоко-затворную ВАХ транзистора, для этого выбрать команду меню **Analysis/DC**..., на экран будет выведено окно параметров моделирования, в котором следует задать необходимые параметры моделирования в соответствии с рис. 8.9;



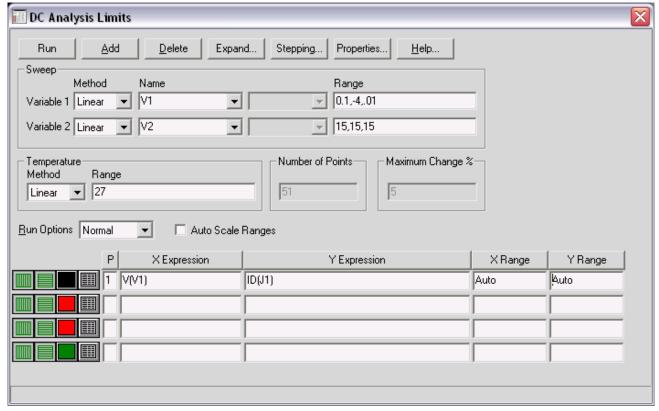


Рис. 8.9 Окно параметров моделирования для получения стокозатворной ВАХ

з) получить выходные ВАХ транзистора, для этого выбрать команду меню **Analysis**/**DC**..., на экран будет выведено окно параметров моделирования, в котором

следует задать необходимые параметры моделирования в соответствии с рис. 8.10;

s) по полученным BAX рассчитать крутизну $S_{\text{нач.}}$ (8.7), дифференциальное сопротивление r_{CM} (8.9) и коэффициент усиления μ (8.4) полевого транзистора.

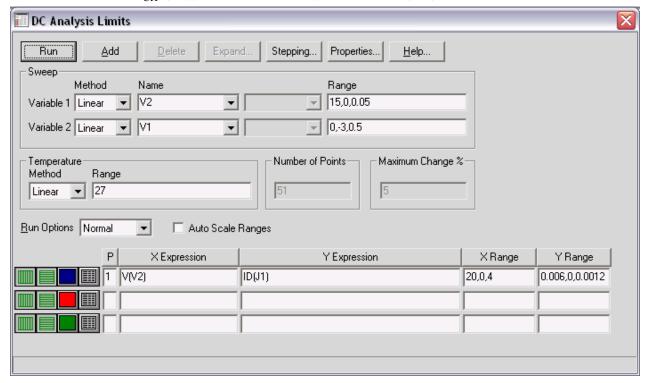


Рис. 8.10 Окно параметров моделирования для получения выходных ВАХ

Задание 2: Расчёт однокаскадного транзисторного усилителя с общим истоком

- а) построить статическую линию нагрузки на выходной ВАХ (рис.8.76) и отметить положение рабочей точки $(U_{\text{CMO}};I_{\text{CO}})$, принимая $I_{\text{CO}}=(0,5...0,6)I_{\text{C нач.}};$
- б) используя стоко-затворную ВАХ (рис.8.7*a*) определить значение напряжения $U_{\scriptscriptstyle 3\!M\!0}$;
- s) через рабочую точку на стоко-затворной ВАХ (рис.8.7a) провести касательную и определить крутизну $S=\Delta I_{C}/\Delta U_{\rm 3H}$, сравнить полученное значение с теоретическим, рассчитанным по формуле (8.6);
- $R_{
 m M} = rac{U_{
 m 3M0}}{I_{
 m C0}}$ и $R_{
 m C} = rac{U_{
 m TI} U_{
 m CM0}}{I_{
 m C0}} R_{
 m M}$;
- д) рассчитать значения ёмкостей конденсаторов $C_{\rm l}$, $C_{\rm 2}$ и $C_{\rm M}$ по формулам (8.14), приняв значения сопротивлений резистора $R_{\rm 3}=1~{
 m MOM}$ и нагрузки $R_{\rm H}=(7...10)R_{\rm C}$;
- e) рассчитать коэффициенты усиления по напряжению $K_{\scriptscriptstyle U}$ по формулам (8.12) и (8.13) соответств3енно при отсутствии и наличии в цепи истока конденсатора $C_{\scriptscriptstyle
 m H}$.
- ж) построить динамическую линию нагрузки и оценить максимальную неискажённую амплитуду выходного напряжения $U_{\scriptscriptstyle
 m BMX\ max}$ на нагрузке;
- з) определить $U_{
 m BX.\ max} = U_{
 m BbIX.\ max}/K_U$ при наличии конденсатора $C_{
 m H}$;

Задание 3: Исследование однокаскадного транзисторного усилителя с общим истоком

- а) собрать схему усилительного каскада в соответствии с рис. 8.6;
- б) сравнить экспериментальные и расчётные токи и напряжения, соответствующие заданной исходной рабочей точке;

- в) подать на вход усилителя сигнал с амплитудой $U_{m \; \mathrm{BX.}} = (0,3...0,5) \times U_{\mathrm{BX. \, max}}$, и частотой $f = 10 \; \mathrm{к}\Gamma\mathrm{_{II}}$; принять сопротивление источника сигнала $R_{\Gamma} = 0$;
- z) построить эпюры входных и выходных токов и напряжений(**Analysis**/<u>Transient...</u>) при отсутствии и наличии конденсатора $C_{\scriptscriptstyle \mathrm{M}}$;
- ∂) получить ЛАЧХ и ЛФЧХ исследуемой схемы в диапазоне частот f=1 Γ ${\rm II}$...1 Γ Γ { $\rm II}$ (Analysis/AC...) при отсутствии и наличии конденсатора $C_{\rm II}$;
- е) при наличии конденсатора $C_{_{
 m I\! I}}$, изменяя значения входного напряжения $U_{_{m\,{
 m BX.}}}$ от 0 до $(1,2...1,5) \times U_{_{
 m BX.\,max}}$, измерить выходное напряжение $U_{_{m\,{
 m BMX.}}}$.

Задание 4: Обработка результатов измерений

- а) по полученным ЛАЧХ определить нижние $f_{\rm H}$ и верхние $f_{\rm B}$ граничные частоты (по уровню $-3~{\rm д}{\rm B}$) и полосу пропускания $\Delta\,f\,$ усилителя;
- б) определить по ЛАЧХ коэффициент усиления K_0 на частоте f_0 (см. <u>Л.р. № 6</u>), сделать выводы;
- в) по полученным эпюрам входных и выходных напряжений определить коэффициенты усилений по напряжению; сравнить полученные значения с теоретическими, полученными в п. е) Задания 1; сделать выводы;
- e) по результатам измерений (Задание 2, п. d)) построить передаточную характеристику усилителя $U_{
 m BMX}(U_{
 m BX})$; по полученной характеристике определить K_U ;
- д) рассчитать коэффициент усиления по мощности $K_P = K_U^2 \left(R_3 / R_{
 m H} \right)$ и к.п.д. усилителя

$$\eta = \frac{\left(U_{\text{BbIX. max}}^2/2R_{\text{H}}\right)}{U_{\text{H}}I_{\text{CO}}} \times 100\%$$
.

8.3. Контрольные вопросы

- 1. Что такое полевой транзистор?
- 2. Перечислите типы полевых транзисторов и поясните их принцип действия?
- 3. В чём отличие статических характеристик полевых транзисторов различных типов?
- **4.** Перечислите схемы включения полевого транзистора, укажите особенности использования этих схем.
- 5. Какие достоинства и недостатки имеют усилительные каскады на полевых транзисторах по сравнению с усилительными каскадами на биполярных транзисторах?
- 6. Какие характеристики и параметры полевых транзисторов используются при расчёте усилителя?
- 7. Как задаётся рабочий режим полевых транзисторов различных типов по постоянному току?
- **8.** Как осуществляется температурная стабилизация в усилителях на полевых транзисторах?
- 9. Пояснить назначение резисторов и конденсаторов в схеме усилителя (рис. 8.6).
- **10.** Какое влияние оказывает шунтирующий конденсатор $C_{\it U}$ на параметры усилителя?