# Рыба для КР по электронике (КМ1)

#### Требования к оформлению отчета.

- 1. При оформлении отчета нужно нумеровать страницы (титульный лист также включают в общую нумерацию, но номер страницы на нем не проставляют), а также нумеровать пункты и писать их названия.
- 2. При проведении расчетов надо давать **пояснения**. <u>Пояснения должны быть краткими и ёмкими</u>, за обилие лишних слов оценка будет снижена (надо показать своё умение отделять главное от второстепенного и не увязать в мелких деталях). Не следует тупо копировать фрагменты данного руководства.
- 3. Если рисунок взят из программы DL, то должна быть **видна нижняя часть графика** (что отображается на графике: напряжение, ток или функция).
- 4. Во всех технических расчетах требуется оставлять 4 значащие цифры.
- 5. Требуется следующий порядок оформления расчетов: сначала <u>пишут формулу</u>, потом в нее <u>подставляют все числа</u>, и только потом <u>пишут результат расчета</u> (значение). Такой порядок надо соблюдать при всех расчетах.
- 6. Для результатов расчета у всех размерных величин должны быть указаны единицы измерения (А или мА, В, Ом и т.п.).
- 7. Надо использовать одни обозначения для одних и тех же величин на протяжении всего расчета.
- 8. Если некоторые расчеты выполнялись с помощью специальных программ, то надо приложить к отчету распечатку с расчетами и пояснениями (лучше всего их оформить в виде приложения со ссылкой в основном тексте отчета).

#### Общие замечания

# В варианте технического задания на курсовую работу (далее ТЗ) содержится следующая информация:

- рекомендуемый тип транзистора (например, 2N696),
- максимальное напряжение на нагрузке  $U_{\scriptscriptstyle H} = U_{\scriptscriptstyle Bbix} = U_{\scriptscriptstyle HT3},$
- сопротивление  $R_{\scriptscriptstyle H}$  и емкость  $C_{\scriptscriptstyle H}$  нагрузки,
- сопротивление генератора  $R_{\mbox{\tiny $\Gamma$}},$
- коэффициент усиления каскада  $K_e = K_{e0\ T3}$ ; для каскада ОЭ здесь задан модуль коэффициента усиления (для него необходимо обеспечить выполнение условия:
- $1.1~K_{e0~T3} \ge K_{e0} \ge 0.9~K_{e0~T3}$ ), для каскада ОК необходимо обеспечить  $K_{e0} \ge K_{e0~T3}$ ),
- полоса пропускания каскада  $(f_{\text{H}}...f_{\text{B}})$  (необходимо обеспечить полосу **не уже** заданной в ТЗ:  $f_{\text{H}} \leq f_{\text{HT}}$ 3 и  $f_{\text{B}} \geq f_{\text{BT}}$ 3),
- кроме того, необходимо обеспечить, чтобы усилитель работал в линейном режиме, и форма выходного сигнала не искажалась.

### Перед началом собственно расчета необходимо:

- выписать из справочника по транзисторам (можно использовать электронный справочник с сайта кафедры (*Студентам-Сайты преподавателей-Электроника-Москатов Справочник*) или хороший справочник из интернета (рекомендую: <a href="https://www.rlocman.ru/datasheet/data.html?di=55936">https://www.rlocman.ru/datasheet/data.html?di=55936</a>)) основные параметры заданного транзистора:
  - тип транзистора: n-p-n или p-n-p,

- технологический диапазон параметраβ: β<sub>min</sub>...β<sub>max</sub>,
- предельные (максимальные) параметры  $I_{\kappa \, \text{доп}}, \, U_{\kappa \, \text{э} \, \text{доп}}, \, P_{\text{доп}},$
- емкости коллекторного и эмиттерного переходов  $C_{\kappa\pi}$  и  $C_{\text{эп}}$ ,
- частотные параметры транзистора:  $f_{\rm T}$  (частота единичного усиления) или  $f_{\rm Tp}$  (граничная частота).

### Расчет состоит из двух частей: синтеза и анализа.

**1 часть** – **синтез схемы (пп. 1- 6 и 12).** В процессе выполнения этой части надо выбрать конкретную схему каскада и рассчитать ее параметры:

- напряжение источника питания  $E_n$  и сопротивления резисторов схемы, которые должны обеспечить работу транзистора в нормальном активном режиме (в режиме усиления) и заданный в ТЗ коэффициент усиления,
- емкости разделительных и шунтирующих конденсаторов, которые должны обеспечить **нижнюю граничную частоту**  $f_{\rm H}$ , не более заданной.

Задача синтеза не является однозначной, т.е. существует множество ее решений, есть также множество различных методов и подходов к ее решению (здесь многое зависит от транзистора: его мощности, основных и допустимых параметров). Поскольку при решении задачи синтеза существует множество различных вариантов ее решения, то в некоторых пунктах предлагается несколько способов расчета (надо выбрать один из них), в некоторых пунктах приведены диапазоны изменения коэффициентов, а не их точные значения (тоже есть возможность выбора). Поэтому надо быть готовым к тому, что синтезировать схему, удовлетворяющую всем условиям ТЗ, с первого раза не получится и придется повторить расчет много раз. В некоторых вариантах невозможно синтезировать схему, выполнив все требования Т3, и тогда приходится менять транзистор или даже данные ТЗ (в таких случаях в тексте «Рыбы», как правило, написано: «обратиться к преподавателю»). В некоторых случаях невозможность выполнения всех требований ТЗ может выявиться только на этапе анализа схемы во второй части расчета, в таких случаях также следует обратиться к преподавателю. Студенту категорически запрещается менять данные ТЗ без согласования с преподавателем. Для коррекции ТЗ студент должен доказать преподавателю, что без этого он работу выполнить не сможет: он должен предъявить преподавателю 4-5 вариантов расчета с доказательствами того, что заданное ему вариантом ТЗ реализовать невозможно.

**Анализ** включает ручной расчет и проверку работы (удовлетворяет ли она всем условиям Т3) синтезированной схемы с помощью программы DesignLab (OrCad).

## Примечания.

- 1. В «Рыбе» пункты пронумерованы в соответствии с разделом «Содержание работы» задания.
- 2. Работу можно условно разделить на три части: предварительный расчет (решается задача синтеза каскада), основной расчет и проверку работы синтезированной схемы с помощью программы OrCad (осуществляется анализ синтезированной схемы).
- 3. На протяжении всего расчета <u>в качестве</u> <u>в следует принимать значение</u>  $\underline{h}_{219}$  найденное при выполнении п. 4.
- 4. Для варианта с p-n-р транзистором есть некоторые особенности оформления расчетов: при выполнении синтеза следует использовать те же формулы, что и для

n-p-n транзистора, но напряжения  $U_{69}$  и  $U_{\kappa 9}$  писать со знаком модуля:  $|U_{69}|$  и  $|U_{\kappa 9}|$ . В части анализа модули писать не нужно, т.к. эти напряжения, вообще-то, должны получиться отрицательными.

#### Введем следующие сокращения и обозначения:

р.т. – рабочая точка, напряжение и ток в р.т. –  $U_A = U_{\kappa 9 A}$ ,  $I_A = I_{\kappa A}$ .

Каскад	ОЭ	ОК
$R_{=}$	$R_{\kappa} + R_{9}$	$R_{9}$
R~	$R_{\scriptscriptstyle K} \parallel R_{\scriptscriptstyle H}$	$R_{\scriptscriptstyle 3} \parallel R_{\scriptscriptstyle H}$

#### Синтез схемы

- 1. Получение входной и выходных характеристик каскада.
- Необходимо с помощью программы OrCad снять входную (считаем, что при  $U_{\kappa_2} \neq 0$  все кривые сливаются в одну) и выходные характеристики транзистора (методика изложена в файле «Алгоритм работы при снятии BAX транзистора», а также в методических указаниях к ЛР4).
- Далее следует нарисовать (в графическом редакторе) и обозначить на характеристиках оси, написать режимы измерений ( $U_{\kappa_0}$  и  $I_6$ ), сохранить обработанные характеристики (они будут нужны при выполнении пп. 1, 3, 4, 9 задания; причем для каждого пункта лучше сделать отдельные характеристики).
- На выходных характеристиках транзистора (с осями и режимами) с помощью программы OrCad или вручную построить гиперболу  $I_{\kappa} = P_{\text{доп}} / U_{\kappa_3}$  (название переменной для графика гиперболы написано непосредственно под характеристиками: например, V\_V1) и две прямые  $U_{\kappa_3} = U_{\kappa_3 \text{ доп}}$  и  $I_{\kappa} = I_{\kappa \text{ доп}}$ . Ниже на рис. 1 показан пример такого построения. Если значения  $U_{\kappa_3 \text{ доп}}$  и/или  $I_{\kappa \text{ доп}}$  выходят за границы рисунка, надо написать эти допустимые значения рядом с обозначениями соответствующих осей (например,  $U_{\kappa_3 \text{ доп}} = 50 \text{ B}$ ).

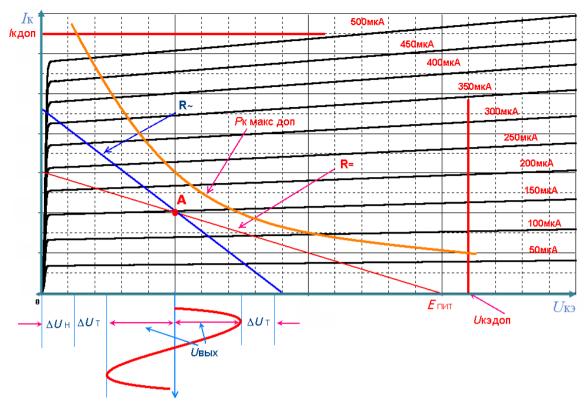


Рис. 1

Для варианта с p-n-р транзистором есть несколько особенностей получения и оформления характеристик (подробнее см. файл на сайте кафедры).

- Надо перевернуть оба источника в схеме получения входных и выходных ВАХ.
- Поскольку характеристики получатся не в 1 четверти, их надо инвертировать, добавив знак «-» перед названием графика (под характеристиками слева).
- На характеристиках p-n-p транзистора ось напряжений следует обозначать  $\text{«-U}_{69}$ » или  $\text{«-U}_{K9}$ » в зависимости от вида характеристик.
- 2. Выбор схемы каскада определяется значением коэффициента усиления: если  $K_{e0 T3} < 1$  выбирается схема эмиттерного повторителя (каскад ОК), если  $K_{e0 T3} > 1$ , то выбирается классический каскад ОЭ с двумя резисторами в цепи эмиттера, один из которых зашунтирован конденсатором. При выборе вида каскада следует также учитывать тип транзистора: n-p-n или p-n-p.
- 3. Определение напряжения источника питания и рабочего режима транзистора (рабочей точки).

$$U_A \ge U_H + \Delta U_{HEJ} + \Delta U_T$$

$$E_{\!\scriptscriptstyle \Pi} \, \geq \, U_{\scriptscriptstyle A} + \, \Delta \, U_{\scriptscriptstyle T} + U_{\scriptscriptstyle H} + \, \Delta \, U_{\scriptscriptstyle E},$$
 где

 $\Delta U_{\text{нел}} = (1...2)\,B$  — запас напряжения, связанный с нелинейностью выходных вольтамперных характеристик транзистора;  $\Delta U_T = (1...2)\,B$  — запас напряжения, связанный с уходом р.т. из-за изменения температуры и разброса параметров транзистора ( $\Delta U_T = \Delta I_K R_=$ ),  $\Delta U_E = (1...3)\,U_H$ .,  $U_H = (1...3)\,U_H$ . Для каскада ОК величину  $\Delta U_T$  лучше брать побольше.

Еп выбирается из номинального ряда напряжений источников:

 $E_n = (6, 9, 10, 12, 15, 18, 20, 24, 27, 36, 40)$  В. Если  $E_n$  получилось больше  $U_{\kappa_{9} \, \text{доп}}$ , следует уменьшить  $\Delta U_{\text{нел}}$ ,  $\Delta U_T$  и/или  $\Delta U_E$ , если и при минимальных значениях  $E_n > U_{\kappa_{9} \, \text{доп}}$ , то следует обратиться к преподавателю.

Можно ориентироваться на следующее примерное соотношение: U<sub>A</sub> ≈ (0.4-0.6) E<sub>п</sub>.

$$\mathbf{I}_{\mathbf{A}} > \mathbf{I}_{\sim} + \mathbf{I}_{\kappa 0}$$

где 
$$I_{\kappa 0} = (1...2)\,\text{мA} - \text{тепловой ток},$$

$$I_{\sim} = \frac{U_{_{\rm H}} + \Delta U_{_{T}}}{R_{_{\sim}}} = k_{\rm i} I_{_{\rm H}} = (3...5) \cdot \frac{U_{_{\rm H}}}{R_{_{\rm H}}} = (3...5) I_{_{\rm H}}.$$

После определения  $E_{\pi}$  и рабочего режима ( $U_A$ ,  $I_A$ ) надо построить точки ( $E_{\pi}$ , 0) и ( $U_A$ ,  $I_A$ ) на выходных характеристиках транзистора (обозначить р.т.  $A_3$ , где 3 — номер пункта раздела «Содержание работы»), провести через эти точки предварительную нагрузочную прямую по постоянному току. При этом необходимо проследить, чтобы р.т.  $A_3$  лежала на пологом участке выходных характеристик **под гиперболой**  $I_{\kappa}=P_{\text{доп}}/U_{\kappa_9}$  и **вдалеке** от построенных перед началом расчета прямых ( $U_{\kappa_9}=U_{\kappa_9}$  доп и  $I_{\kappa}=I_{\kappa}$  доп) и **от осей**. Если это сделать не получается, надо обратиться к преподавателю.

- 4. Определение малосигнальных параметров схемы замещения транзистора. Необходимо с помощью программы OrCad снять выходные и входную характеристики транзистора (методика изложена в файле «Алгоритм работы при снятии BAX транзистора», а также в методических указаниях к ЛР4). Нанести на выходные характеристики р.т. и определить в ней  $h_{219}$ . затем убедиться, что  $h_{219}$  лежит внутри технологического диапазона параметра  $\beta$ . Если это не так, обратиться к преподавателю. Полученное значение  $h_{219}$  надо использовать в качестве  $\beta$  во всех пп. расчета. Затем надо перенести р.т. на входную характеристику и определить  $h_{119}$  (см. ЛР4).
  - 5.а. Определение сопротивлений резисторов выходной цепи.

Из построенной предварительной нагрузочной прямой можно определить:

$$R_{=}=rac{E_{_{\Pi}}-U_{_{
m A}}}{I_{_{
m A}}}=R_{_{
m 9}}$$
 для каскада ОК ( $rac{{f R}_{_{
m 9}}}{f o}$ круглить до числа из ряда  ${f E24}$ ), =  $R_{_{
m 9}}+R_{_{
m K}}$  для каскада ОЭ.

Для каскада ОК после определения сопротивления  $R_9$  и округления его значения до ряда, надо рассчитать величину сопротивления  $R_{\sim}$ . Затем надо на выходных характеристиках транзистора через р.т. построить нагрузочную прямую по переменному току (как строить прямую см. ниже). Если на горизонтальной оси эта прямая отсечет напряжение меньшее, чем  $U_H + \Delta U_T$ , то надо менять положение р.т., а если ничего не помогает, обращаться к преподавателю.

Для каскада **ОЭ** при определении сопротивлений  $R_{\kappa}$  и  $R_{\scriptscriptstyle 9}$  можно воспользоваться **одним из трех способов** (рекомендую первый).

1) Отложить по оси  $U_{\kappa}$  вправо от р.т. отрезок несколько больший (с запасом), чем  $\Delta U_T + U_H$ , (т.е. задаться значением  $R_{\sim}$ ), и, соединив эту точку с рабочей, построить нагрузочную прямую по переменному току (см. рис. 1). Из получившегося треугольника надо определить сопротивление  $R_{\sim}$  и затем найти сопротивление  $R_{\kappa}$ :

 $R_{\kappa}=R_{\scriptscriptstyle H}~R_{\scriptscriptstyle \sim}/(R_{\scriptscriptstyle H}-R_{\scriptscriptstyle \sim})$ . Здесь также надо учитывать, что значение  $R_{\scriptscriptstyle \sim}$  обязательно должно быть меньше  $R_{\scriptscriptstyle H}$ . В противном случае надо сдвигать р.т. или увеличивать  $E_{\scriptscriptstyle \Pi}$ , а если ничего не помогает, обращаться к преподавателю.

- 2)  $R_K = (3-4) R_9$ .
- 3)  $R_K = (0.6-0.8) R_{-}, R_{3} = R_{-} R_{K}$ .

Найденное любым способом сопротивление  $R_{\kappa}$  надо округлить до числа из ряда E24, потом нужно пересчитать  $R_9$  по формуле  $R_9 = R_= - R_{\kappa}$ , но округлять до ряда его не надо (т.к. далее его придется разбивать на два сопротивления:  $R_{91}$  и  $R_{92} - \text{см. п. } 11$ ).

После определения сопротивлений  $R_{\kappa}$  и  $R_{9}$  для каскада ОЭ вторым или третьим способом, на выходных характеристиках транзистора через р.т. надо построить нагрузочную прямую по переменному току (см. рис.). Для этого надо посчитать величину  $R_{\kappa}$  (см. раздел «Общие замечания») и найти значение  $I_{A}$   $R_{\kappa}$ . Если это значение меньшее, чем  $U_{H} + \Delta U_{T}$ , то надо или менять положение р.т. или б рать другие значения сопротивлений  $R_{9}$  и  $R_{\kappa}$ . Если больше, то надо отложить полученное значение по оси  $U_{\kappa 9}$  вправо от р.т. и, соединив полученную точку с рабочей, построить нагрузочную прямую по переменному току (см. рис. 1).

5б. Проверка допусков транзистора.

Для n-p-n транзистора  $E_{\pi} > 0$ , а для p-n-p транзистора  $E_{\pi} < 0$ .

$$|E_{II}|$$
  $<$   $U_{ ext{k9 Joh}}$ ,

 $I_{\text{к макс}} < I_{\text{к доп}}, \ \text{где} \ I_{\text{к макс}} = I_{\text{A}} + U_{\text{A}}/R_{\sim},$ 

 $P_A < P_{\text{доп}}$ , где  $P_A = U_A \cdot I_A$ .

Если какое-нибудь из этих соотношений не выполняется, то следует начать расчет заново с п. 3, а если не выполняется первое или второе неравенство — обратиться к преподавателю.

б.б. Определение сопротивлений резисторов входной цепи.

Сопротивления делителя  $R_1$  и  $R_2$  для **каскада ОЭ** и для **каскада ОК** можно определить следующим универсальным способом.

Для обеспечения условия стабильности положения р.т. в п. 2 предварительного расчета была выбрана величина  $\Delta U_T$ , тогда можно найти  $\Delta I_{\kappa \, \text{доп}} = \Delta U_T / R_=$  (здесь желательно проверить выполнение неравенства:  $\Delta I_{\kappa \, \text{доп}} < 0,1 \, I_A$ ).

Из условия стабильности положения р.т. (см. ниже вставку, отмеченную \*\*\*) можно вывести следующую формулу:

$$R_{\mathrm{6}} \leq rac{eta(\Delta I_{_{\mathrm{K}\,\mathrm{ДОП}}} \cdot R_{\mathrm{9}} - \mid \xi \Delta T \mid)}{\Delta eta \cdot I_{_{\mathrm{6A}}} - \Delta I_{_{\mathrm{K}\,\mathrm{ДОП}}}} - R_{\mathrm{9}},$$
 где  $\mathrm{I}_{\mathrm{6A}} = \mathrm{I}_{\mathrm{A}}/eta$ .

\*\*\*<u>Приложение.</u> Формула выведена из следующих соотношений:

 $\Delta I_{\text{к доп}} = \Delta I_{\text{к1}} + \Delta I_{\text{к2}},$  где

 $\Delta I_{\kappa l} = |\xi \Delta T| \beta / (R_6 + R_3(1+\beta))$  — уход р.т. из-за влияния температуры; считается, что нормальная температура, для которой ведется расчет, равна  $20^{\circ}$ С,  $\Delta T - \frac{1}{2}$  наибольшее отличие температуры от нормальной в рамках заданного в ТЗ температурного диапазона, а  $\xi$  — температурный коэффициент,  $\xi = (1,5...2) \, \text{мB/°C}$ ,

 $\Delta I_{\rm K2} = \frac{\Delta \beta \, / \, \beta}{1 + \beta \cdot \gamma_6} \cdot I_{_A} - \text{уход р.т. из-за технологического разброса параметра } \, \beta, \, \text{где в качестве} \, \Delta \beta \, \text{выбирается} \, \underline{\text{большее}} \, \text{из двух значений:} \, \Delta \, \beta = \beta_{\rm max} - \beta \, \text{или} \, \Delta \, \beta = \beta - \beta_{\rm min}, \\ \gamma_6 = \frac{R_{_3}}{R_{_2} + R_{_5}}, \, \text{а} \, I_{\rm A} \, - \text{значение рабочего тока коллектора.***}$ 

Если величина  $R_6$  оказалась < 0, то обеспечить стабильность р.т. **НЕ удалось**. Тогда следует изменить положение рабочей точки  $A_3$ : надо сместить р.т.  $A_3$  вверх и вправо ( $I_A \uparrow$  и  $U_A \uparrow$ ), и начать расчет с начала (с п. 3).

После определения  $R_6$  с помощью следующих уравнений находим величину  $R_1$ .

$$\varphi_{\rm B} = U_{\rm 69} + I_{\rm 9} R_{\rm 9} = 0.7 + (1+\beta) I_{\rm 6A} R_{\rm 9}, \quad I_{\rm 6A} = I_{\rm A}/\beta,$$

с другой стороны, с учетом  $R_6 = R_1 \| R_2$ , можно записать:

$$arphi_{\it E} = {
m E}_{\scriptscriptstyle \Pi} \; rac{R_{\scriptscriptstyle 2}}{R_{\scriptscriptstyle 1} + R_{\scriptscriptstyle 2}} \; - {
m I}_{\scriptscriptstyle 6A} \; {
m R}_{\scriptscriptstyle 6} = {
m E}_{\scriptscriptstyle \Pi} \; rac{R_{\scriptscriptstyle 6}}{R_{\scriptscriptstyle 1}} \; - {
m I}_{\scriptscriptstyle 6A} \; {
m R}_{\scriptscriptstyle 6},$$
 откуда получаем:

$${
m E}_{\scriptscriptstyle \Pi} \; rac{R_{\scriptscriptstyle \delta}}{R_{\scriptscriptstyle 1}} \; -{
m I}_{\scriptscriptstyle {
m 6A}} \; {
m R}_{\scriptscriptstyle 6} = 0.7 + (1+eta) \; {
m I}_{\scriptscriptstyle {
m 6A}} \; {
m R}_{\scriptscriptstyle 9},$$
 отсюда находим  ${
m f R}_{\scriptscriptstyle 1}$ :

$$R_{\rm l} = \frac{E_{_{
m I}} R_{_{
m 6}}}{0.7 + I_{_{
m 6A}} R_{_{
m CM}}}$$
, где  $R_{_{
m CM}} = R_{
m 6} + (1 + eta) R_{_{
m 9}}$ .

Потом через  $R_1$  находим  $\mathbf{R_2}$ :  $R_2 = R_6 R_1 / (R_1 - R_6)$ .

Для каскада ОК сопротивления  $R_1$  и  $R_2$  лучше округлять в большую сторону (иначе могут возникнуть проблемы с обеспечением коэффициента усиления каскада). После расчета и округления сопротивлений всех резисторов для каскада ОК надо сразу проверить, получится ли обеспечить требуемый в ТЗ коэффициент усиления. Для этого рекомендуется найти коэффициент  $\xi_{\rm BX} = R_{\rm BX}/(R_{\rm BX} + R_{\rm F})$ , где  $R_{\rm BX} = R_6 \parallel \left(h_{119} + (1 + h_{219})(R_{\rm S} \parallel R_{\rm H})\right)$ . Коэффициент  $\xi_{\rm BX}$  должен быть несколько большим, чем  $K_{\rm e0}$ . Если он окажется меньше или равен  $K_{\rm e0}$ , то следует изменить положение р.т. Если это не поможет, обратиться к преподавателю.

Для <u>каскада ОЭ</u> в некоторых случаях сопротивление  $R_6$  получается довольно большим (5-10 кОм). В этом случае для обеспечения лучшей термостабильности каскада желательно взять  $R_6$  меньше рассчитанного значения. Ориентироваться можно на соотношение  $R_6 \approx (5\text{-}10) R_\Gamma$  ( $R_6$  порядка 1-2 кОм).

# <u>Полученные любым способом величины $R_1$ и $R_2$ надо округлить до чисел из ряда E24.</u>

На этом синтез схемы практически закончен (остается только рассчитать емкости конденсаторов в п. 12). Поэтому далее надо нарисовать схему каскада с учетом типа транзистора и полярности источника питания и написать на этой схеме номиналы всех найденных сопротивлений и источника питания.