Занятие № 9

Характеристики преселектора РПУ

1. Исходные данные

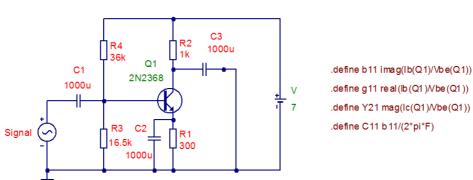
- частота сигнала $f_0 = 80 \text{ M}\Gamma \text{ц};$
- эквивалентная полоса пропускания колебательного контура входной цепи (ВЦ) и усилителя радиочастоты (УРЧ) $\Pi_{\kappa_3} = 9 \ \mathrm{M}\Gamma$ ц;
- собственная полоса пропускания $\Pi_{\kappa} = 3 \ \text{M} \Gamma_{\text{U}};$
- эквивалентное сопротивление антенны $R_{\rm A} = 50~{
 m Om}$ (проводимость антенны $g_{\rm A} = 1/R_{\rm A} = 20~{
 m mCm}$);
- связь антенны с контуром ВЦ трансформаторная, связь каскада УРЧ с контуром ВЦ внутриемкостная, связь транзистора с контуром УРЧ непосредственная, связь нагрузки с контуром УРЧ внутриемкостная;
- тип транзистора 2N2368 (для данного транзистора проводимость обратной передачи имеет в основном емкостной характер), схема включения: а) с общим эмиттером; б) каскодная (ОЭ-ОБ);
- индуктивность катушек колебательных контуров $L_{\kappa} = 0.2 \text{ мк}\Gamma\text{H}$;
- сопротивление нагрузки $R_{_{\rm H}} = 500 \; {\rm Om} \; ;$
- ёмкость нагрузки $C_{_{\rm H}} = 5 \ \Pi \Phi$.

2. Измерение Y-параметров транзистора

Нагрузкой входной цепи является каскад усилителя радиочастоты. Для расчёта коэффициентов включения в контур ВЦ необходимо знать активную составляющую проводимости нагрузки, а для расчёта ёмкости колебательного контура ВЦ – реактивную (емкостную) составляющую. Комплексная входная проводимость УРЧ принимается равной параметру Y_{11} (входная проводимость) транзистора. Для расчёта УРЧ необходимо также знать параметры Y_{22} (выходная проводимость), Y_{21} (крутизна). В УРЧ используется включение транзистора по схеме с общим эмиттером.

Измерение параметров Y_{11} и Y_{21} производится в режиме короткого замыкания (КЗ) (на частоте сигнала) по выходу транзистора по следующей схеме.

Измерение параметров Y11, Y21 в схеме с ОЭ



Напряжение источника питания и сопротивления резисторов заданы таким образом, чтобы обеспечить ток коллектора в рабочей точке $I_{\kappa}^{0} = 3 \text{ мA}$. Это проверяется на модели в режиме *Dynamic DC*:



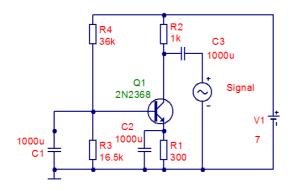
Ёмкости блокировочных и разделительных конденсаторов условно заданы равными 1000 мкФ для того чтобы создать КЗ по высокой частоте. Для измерения входной ёмкости транзистора удобно с помощью директивы .define определить новые

(Замечание: директивы вводятся в текстовом окне, которое открывается при нажатии на кнопку (переход в текстовый режим), и размещаются рядом со схемой; каждая директива должна быть напечатана на отдельной строке.) Аналогично определяются активная составляющая входной проводимости:

и модуль крутизны (параметра Y_{21}):

Для измерения параметров Y_{12} и Y_{22} генератор подключается к выходу и создаётся режим КЗ по входу. Выходная ёмкость транзистора определяется как $C_{22} = \frac{b_{22}}{2\pi f}$. Измерение производится в режиме анализа частотных характеристик AC analysis в интервале частот 60-100 МГц. Y-параметры определяются на частоте 80 МГц.

Измерение параметров Y22, Y12



.define b22 imag(lc(Q1)/Vce(Q1))
.define g22 real(lc(Q1)/Vce(Q1))
.define C22 b22/(2*pi*F)
.define Y12 mag(lb(Q1)/Vce(Q1))
.define g12 real(lb(Q1)/Vce(Q1))
.define b12 imag(lb(Q1)/Vce(Q1))

3. Расчёт входной цепи

1) Эквивалентная ёмкость колебательного контура

$$C_{\kappa_9} = \frac{1}{\left(2\pi f_0\right)^2 L_{\kappa}}.$$

- 2) Собственная резонансная проводимость контура $g_{\kappa} = 2\pi \Pi_{\kappa} C_{\kappa_{9}}$, собственное резонансное сопротивление контура $R_{\kappa} = 1/g_{\kappa}$.
- 3) Коэффициент расширения полосы пропускания $\gamma = \frac{\prod_{\kappa_3}}{\prod_{\kappa}}$.
- 4) Коэффициент включения антенны $m_{\mathrm{l(1)}} = \sqrt{\frac{\gamma g_{_{\mathrm{K}}}}{2 g_{_{\mathrm{A}}}}}$.
- 5) Для включения антенны используется трансформаторная связь, коэффициент связи k = 0, 3. Индуктивность катушки связи

$$L_{\rm cb} = \left(\frac{m_{1(1)}}{k}\right)^2 L_{\rm k}.$$

6) Проводимость нагрузки ВЦ (входная проводимость каскада УРЧ)

$$g_{\text{\tiny H. BIL}} = \frac{1}{R_{\text{\tiny M1}}} + \frac{1}{R_{\text{\tiny M2}}} + g_{11}.$$

Здесь $R_{\rm \tiny D1} = 36~{\rm кOm}~-$ сопротивление верхнего резистора базового делителя, $R_{\rm \tiny D2} = 16,5~{\rm кOm}~-$ сопротивление нижнего резистора.

7) Коэффициент включения нагрузки (каскада УРЧ) в контур ВЦ

$$m_{2(1)} = \sqrt{\frac{(\gamma - 2)g_{\kappa}}{2g_{\text{H.BIL}}}}.$$

8) При внутриемкостной связи нагрузки с контуром нужно рассчитать значения ёмкости конденсаторов $C_{\rm l(1)}$ (верхнего на схеме) и $C_{\rm 2(1)}$ (нижнего на схеме) емкостного делителя. Ёмкость этих конденсаторов определяется так, чтобы

обеспечить заданный коэффициент включения $m_{2(1)} = \frac{C_{1(1)}}{C_{1(1)} + C_{2(1)}}$ и необходимую

полную ёмкость $C_{_{\mathrm{K9}}} = \frac{C_{_{1(1)}}C_{_{2(1)}}}{C_{_{1(1)}} + C_{_{2(1)}}}$, определяющую резонансную частоту

колебательного контура. Из этих двух условий следует, что

$$C_{1(1)} = \frac{C_{\text{\tiny KS}}}{1 - m_{2(1)}}.$$

Поскольку параллельно конденсатору $C_{2(1)}$ включается входная ёмкость транзистора C_{11} , то

$$C_{2(1)} = \frac{C_{_{\mathrm{K}9}}}{m_{_{2(1)}}} - C_{11}.$$

9) Коэффициент передачи ВЦ в режиме согласования

$$K_{0 \text{ BIJ}} = \frac{m_{2(1)}}{2m_{1(1)}}.$$

4. Расчёт УРЧ

- 1) Коэффициент расширения полосы пропускания, эквивалентная ёмкость, собственная резонансная проводимость контура УРЧ принимаются такими же, как для контура ВЦ.
- 2) Поскольку выходная проводимость транзистора g_{22} много меньше проводимости нагрузки $g_{_{\rm H}}=1/R_{_{\rm H}}$, то транзистор включается в контур полностью: $m_{_{1(2)}}=1$.
- 3) Коэффициент включения нагрузки в колебательный контур находится исходя из заданного коэффициента расширения полосы $\gamma = \frac{g_{\kappa_3(2)}}{g_\kappa} = \frac{g_{22} + g_\kappa + m_{2(2)}^2 g_{_H}}{g_\kappa}$:

$$m_{2(2)} = \sqrt{\frac{(\gamma - 1)g_{K} - g_{22}}{g_{H}}}.$$

4) Поскольку в C_{κ_9} входит выходная ёмкость транзистора C_{22} и ёмкость нагрузки включена параллельно конденсатору $C_{2(2)}$, то ёмкости конденсаторов рассчитываются как

$$\begin{split} C_{1(2)} &= \frac{C_{\text{\tiny K3}} - C_{22}}{1 - m_{2(2)}}, \\ C_{2(2)} &= \frac{C_{\text{\tiny K3}} - C_{22}}{m_{2(2)}} - C_{\text{\tiny H}}. \end{split}$$

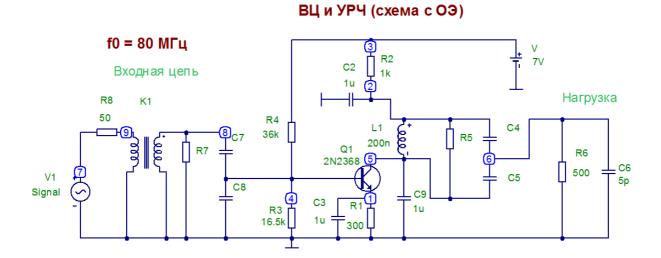
5) Резонансный коэффициент усиления

$$K_{0 \text{ ypq}} = \frac{m_{1(2)}m_{2(2)}|Y_{21}|}{\gamma g_{\kappa}}.$$

6) Ёмкости блокировочных и разделительных конденсаторов приняты равными 1 мкФ. На частоте сигнала 80 МГц их емкостное сопротивление $x_C = C_{_{\rm K9}} = \frac{1}{2\pi f_0 C} = \frac{1}{2\pi \cdot 80 \ {\rm M} \Gamma {\rm U} \cdot 1 \ {\rm M} {\rm K} \Phi} \approx 2 \cdot 10^{-3} \ {\rm OM} \ {\rm Пренебрежимо \ мало.}$

5. Моделирование преселектора

5.1. Схема с ОЭ

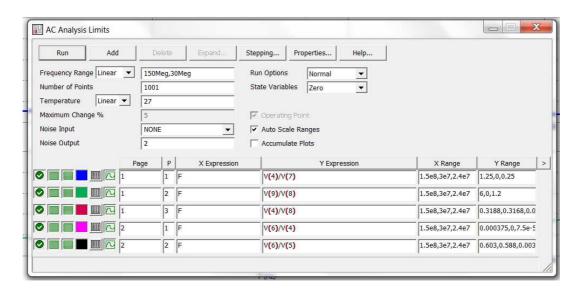


Модель трансформатора выбирается следующим образом:

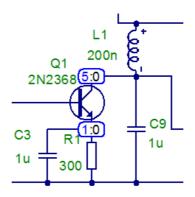
$Component \rightarrow Analog \ Primitives \rightarrow Passive \ Components \rightarrow Transformer.$

В поле Value через запятую указываются: индуктивность первичной обмотки трансформатора (контурной катушки), индуктивность вторичной обмотки трансформатора (катушки связи), коэффициент связи.

В режиме *AC Analysis* рассчитается АЧХ контура ВЦ, частотные зависимости коэффициентов включения для контура ВЦ и контура УРЧ. Диапазон изменения частоты задаётся так, чтобы резонансная частота находилась посредине.

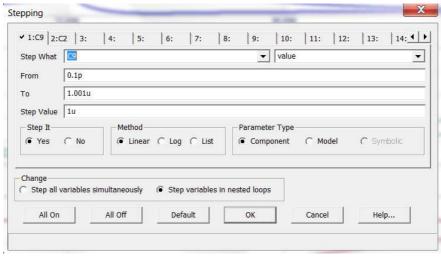


Для оценки влияние паразитной обратной связи в транзисторе на АЧХ входной цепи следует искусственно исключить влияние обратной связи, создав в усилительном каскаде режим КЗ по выходу. Для этого между коллектором транзистора и «землёй» включается блокировочный конденсатор большой ёмкости:



По полученным графикам определяются резонансная частота, полоса пропускания, резонансный коэффициент передачи, коэффициенты включения на резонансной частоте.

Далее следует исключить из схемы блокировочный конденсатор в цепи коллектора и получить график АЧХ ВЦ при наличии паразитной обратной связи в УРЧ. Для того чтобы сделать оценку влияния обратной связи в УРЧ на АЧХ ВЦ более наглядной, нужно задать в режиме *Stepping* изменение ёмкости блокировочного конденсатора С9 от очень малого значения 0,1 пФ, когда он практически не влияет на работу УРЧ, до большого значения 1 мкФ, когда он создаёт режим К3:



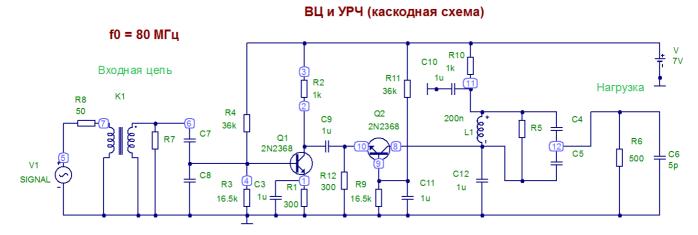
Измеряя полосу пропускания при наличии ($\Pi^{OC}_{\kappa_9}$) и при отсутствии (Π_{κ_9}) обратной связи, рассчитать коэффициент устойчивости УРЧ

$$k_{y} = \frac{\Pi_{k9}^{OC}}{\Pi_{k9}}.$$

Получить АЧХ УРЧ и частотную зависимость коэффициента включения нагрузки, сравнить с рассчитанными значениями.

5.2. Каскодная схема

В модели преселектора заменить каскад УРЧ, построенный по схеме с общим эмиттером, на каскодную схему. Параметры включения транзистора и нагрузки в контур УРЧ не меняются. Режим по постоянному току обоих транзисторов такой же, как в предыдущей модели.



Повторить измерения АЧХ ВЦ и АЧХ УРЧ. Оценить влияние обратной связи на АЧХ ВЦ, сделать выводы.