Национальный исследовательский университет «МЭИ» Институт Радиотехники и электроники им. В.А. Котельникова

Занятие №1

«Прохождение шума через БВЧ»

Группа: ЭР-15-15

Студент: Жеребин В. Р.

Преподаватель: Наумова Ю.Д.

Москва 2019

Задача №1



Решение

$$\begin{split} K_p &= 10^{\frac{60}{10}} = 10^6 \\ P_{u ex} &= \frac{P_{u ebix}}{K_p} = \frac{20 \times 10^{-9}}{10^6} = 20 \times 10^{-15} \; Bm \\ P_{u ex} &= P_{u A} + P'_{u co6} = k \cdot T_A \cdot \Pi_u + k \cdot T_u \cdot \Pi_u \\ P_{u A} &= k \cdot T_A \cdot \Pi_u = 1,38 \times 10^{-23} \cdot 293 \cdot 2 \times 10^6 = 8,087 \times 10^{-15} \; Bm \\ P'_{u co6} &= P_{u ex} - P_{u A} = 20 \times 10^{-15} - 8,087 \times 10^{-15} = 11,913 \times 10^{-15} \; Bm \end{split}$$

Ответ: приведенная ко входу мощность собственного шума приемника составляет $11,913\times10^{-15}$ Bm

Лабораторная работа

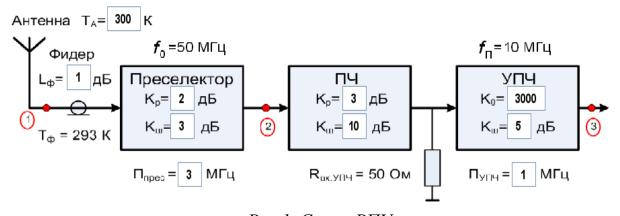


Рис.1. Схема РПУ

Расчет параметров схемы

Перевод децибел в относительные единицы:

	Фидер	Преселектор	ПЧ	УПЧ
K _p	0,794	1,585	1,995	3000
Кш	1,259	1,995	10	3,162

$$K_{u,\phi}=1+\left(L_{\phi}-1\right)\cdot \frac{T_{\phi}}{T_{0}}=L_{\phi}=1,259$$
 — коэффициент шума фидера;

$$K_{u} = K_{u \phi} + \frac{K_{u npec} - 1}{K_{p \phi}} + \frac{K_{u nq} - 1}{K_{p \phi} \cdot K_{p npec}} + \frac{K_{u ynq} - 1}{K_{p \phi} \cdot K_{p npec} \cdot K_{p nq}} = 10,525 - 10,525$$

коэффициент шума БВЧ;

$$T_{u_{0}\delta e_{4}} = T_{0} \cdot (K_{u_{0}} - 1) = 2791K$$
 — шумовая температура БВЧ;

$$T_{upny} = T_{A} + T_{ubbq} = 3091K -$$
шумовая температура РПУ;

$$G_{uu} = k \cdot T_{uu \, pny} = 4,266 \times 10^{-20} \, \frac{Bm}{\Gamma u} -$$
спектральная плотность мощности

приведенного ко входу суммарного шума;

Моделирование

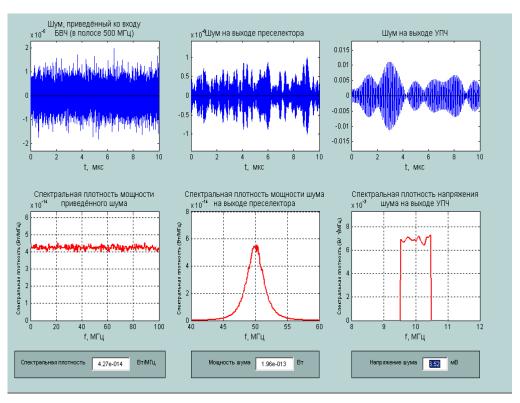


Рис.2. Результат моделирования: осциллограммы и спектры шума, приведенного ко входу, на выходе преселектора, на выходе УПЧ.

Расчётное значение спектральной плотности мощности приведенного ко входу шума совпадает с результатом моделирования.

Измерение шумовой температуры

Для определения на модели шумовой температуры проведено два измерения СПМ приведенного ко входу шума:

- При $T_a = T_0$,
- При $T_a = 3400 K$, при котором СПМ шума увеличилась в 2 раза.

Значение шумовой температуры БВЧ:

$$T_{ui \delta gy} = T_a - 2 \cdot T_0 = 3400 - 2 \cdot 293 = 2814K$$

Рассчитанное значение совпадает с измеренным.

Влияние параметров БВЧ на чувствительность РПУ

а) Чувствительность повышается при увеличении $K_{\it p\, npec}$

При увеличении коэффициента передачи преселектора с 2 дБ до 6,5 дБ СПМ приведенного шума уменьшается в 2 раза, поскольку уменьшается коэффициент шума и шумовая температура БВЧ. В связи с этим уменьшается мощность приведенного ко входу шума, а значит номинальное значение мощности принятого сигнала в антенне становится меньше. Соответственно, чувствительность РПУ повышается.

б) Чувствительность повышается при уменьшении $K_{\scriptscriptstyle mnq}$

При уменьшении коэффициента шума ПЧ с 10 дБ до 5,5 дБ уменьшается коэффициент шума и шумовая температура БВЧ, значение СПМ приведенного шума становится в 2 раза меньше. При этом уменьшается мощность приведенного ко входу шума и мощность принятого сигнала в антенне. Соответственно, чувствительность РПУ повышается.

в) Чувствительность не меняется при уменьшении потерь в фидере.

Исключив потери в фидере $L_{\phi}=0$ дБ, коэффициент шума и шумовая температура БВЧ немного уменьшатся. Мощность приведенного ко входу шума станет меньше на незначительную величину. Значит, номинальное значение мощности принятого сигнала и чувствительность изменятся не существенно. Соответственно, чувствительность РПУ повышается незначительно.

Характеристики шума в различных точках приемного тракта

 $G_{unpec}=G_{ut}K_{p\phi}K_{pnpec}=53,68\times10^{-21}\frac{Bm}{\Gamma u}$ — максимальное значение СПМ шума на

выходе преселектора;

 $P_{unpec} = G_{unpec} \Pi_u = 1,96 \times 10^{-13} \, Bm \, -$ мощность шума на выходе преселектора;

$$G_{Uu} = 58,37 \times 10^{-21} \frac{Bm}{\Gamma u}$$
 — максимальное значение спектральной плотности

дисперсии шума на выходе УПЧ;

$$U_{uuynu} = \sqrt{P_{uuynu} \cdot R_{exynu}} = \sqrt{G_{Uuu} \cdot \Pi_{ynu} \cdot R_{exynu}} = 6,42 \text{м} B -$$
 эффективное напряжение шума на выходе УПЧ.

Измеренная полоса пропускания преселектора по уровню 0,5 составляет 3 МГц, что совпадает с заданной полосой пропускания.

«Характеристики шума на выходе ФСС»

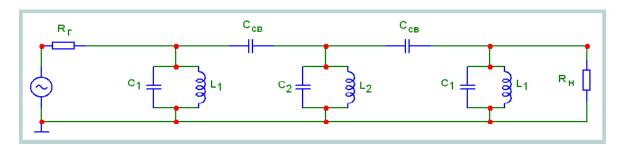


Рис.3. Схема 3-звенного ФСС

Параметры схемы:

$$f_n = 10 \ M\Gamma u$$
 $\rho = 1.8 \ \kappa O M$ $\Pi_{\phi cc} = 0.9 \ M\Gamma u$ $G_{Uu} = 2.5 \times 10^{-11} \frac{B^2}{\Gamma u}$ $R_{H} = R_{\Gamma} = \rho$

Номиналы элементов схемы:

$$C_{cs} = \frac{1}{2\pi f_n \rho} = 8,842 \ n\Phi$$

$$C_2 = \frac{1}{\pi \Pi_{\phi cc} \rho} - 2C_{cs} = 178,804 \ n\Phi$$

$$C_1 = \frac{C_2}{2} = 89,402 \ n\Phi$$

$$L_2 = \frac{\Pi_{\phi cc} \rho}{2\pi f_c^2} = 1,289 \ \text{мкГн}$$

$$L_1 = 2L_2 = 2,578 \ \text{мкГн}$$

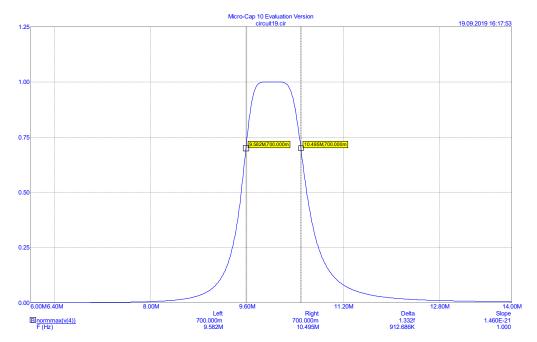


Рис.4. АЧХ ФСС

АЧХ ФСС имеет симметричную форму относительно центральной частоты 10 МГц, с плоской вершиной и полосой пропускания 900 кГц.

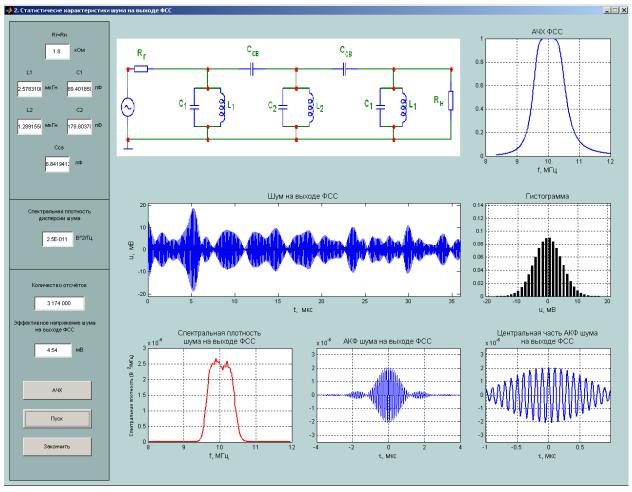


Рис. 5. Результат моделирования: статические характеристики шума на выходе ФСС.

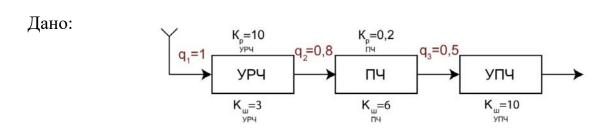
 $U_{uu\;\phi cc} = \sqrt{G_{Uuu}\cdot\Pi_{\phi cc}} = 4,743\;\text{м} B -$ приближенное значение эффективного напряжения шума на выходе ФСС.

Рассчитанное значение отличается от измеренного на 0,2 мВ.

Вид гистограммы показывает, что мгновенные значения напряжения шума имеют нормальный закон распределения с нулевым мат. ожиданием и СКО равным 4,7 мВ. Все значения случайной величины для нормального закона распределения лежат в интервале от -3 б до +3 б.

Спектральная плотность шума на выходе ФСС имеет схожую форму с АЧХ ФСС: симметричность, центральная частота 10 МГц, полоса пропускания совпадает АЧХ ФСС. Максимальное значение АКФ при t=0 равняется 2×10^{-6} . Частота заполнения АКФ совпадает с центральной частотой сигнала $f_{a\kappa\phi}=f_n=10~M\Gamma u$.

Задача Д1



$$T_{u}$$
 -?

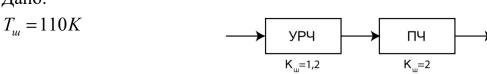
Решение

$$\begin{split} K_{phom} &= K_{p} \frac{q_{ex}}{q_{ebx}} \\ K_{phomypq} &= K_{pypq} \frac{q_{1}}{q_{2}} = 10 \cdot \frac{1}{0.8} = 12.5 \\ K_{phomnq} &= K_{pnq} \frac{q_{2}}{q_{3}} = 0.2 \cdot \frac{0.8}{0.5} = 0.32 \\ K_{u} &= K_{uypq} + \frac{K_{uuq} - 1}{K_{phomypq}} + \frac{K_{uyq} - 1}{K_{phomypq} \cdot K_{phomnq}} = 3 + \frac{6 - 1}{12.5} + \frac{10 - 1}{12.5 \cdot 0.32} = 5.56 \\ T_{u} &= T_{0} \cdot (K_{u} - 1) = 293 \cdot (5.65 - 1) = 1362K \end{split}$$

Ответ: шумовая температура приемника составляет 1362 К

Задача Д2





$$K_{p \text{ HOM VPY}} - ?$$

Решение

$$K_{u} = \frac{T_{u}}{T_{0}} + 1 = \frac{110}{293} + 1 = 1,375$$

$$K_{u} = K_{uyp^{u}} + \frac{K_{uy^{u}} - 1}{K_{phomyp^{u}}} \rightarrow K_{phomyp^{u}} = \frac{K_{uy^{u}} - 1}{K_{u} - K_{uyp^{u}}} = \frac{2 - 1}{1,375 - 1,2} = 5,714$$

Ответ: Коэффициент передачи номинальной мощности УРЧ составляет 5,714

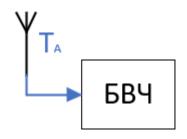
Задача ДЗ

Дано:

Дано.

$$T_{III} = 400K$$

 $T_A = 570K$
 $\Pi_u = 15M\Gamma u$
 $D = 2$
 $P_c - ?$



Решение

$$D = \frac{P_c}{P_{u \, ex}} \to P_c = P_{u \, ex} \cdot D$$

$$P_{uex} = k \cdot \Pi_{u} \cdot (T_A + T_u) = 1,38 \times 10^{-23} \cdot 15 \times 10^6 \cdot (570 + 400) = 2 \times 10^{-13} Bm$$

$$P_c = P_{uex} \cdot D = 2 \times 10^{-13} \cdot 2 = 4 \times 10^{-13} Bm$$

Чувствительность приемника составляет $4 \times 10^{-13} \, Bm$