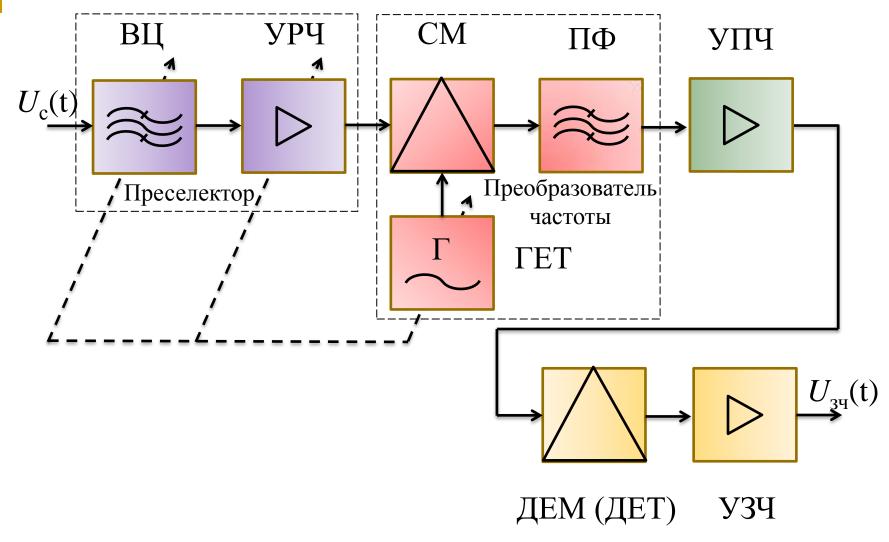
#### ПРИЕМО-ПЕРЕДАЮЩИЕ ЭЛЕКТРОННЫЕ УСТРОЙСТВА

## Лекция 6

# Элементы радиоприёмных устройств систем радиосвязи

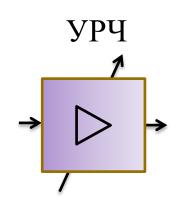
#### Рассматриваемые вопросы

- 1 Общие сведения об усилителях радиочастоты
- 2 Распространенные схемы усилителей радиочастоты
- 3 Принцип работы преобразователя частоты
- 4 Параметры преобразователя частоты. Некоторые схемы преобразователей



Структурная схема супергетеродинного приёмника

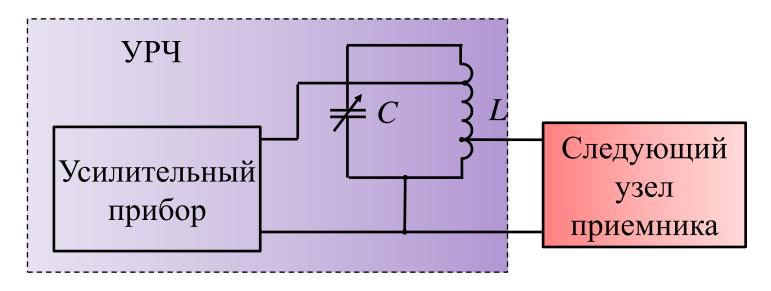
Усилители радиочастоты осуществляют усиление прошедшего через входную цепь радиосигнала на принимаемой частоте.



Основные функции усилителей радиочастоты:

- усиление принимаемых радиосигналов при незначительном добавлении собственных шумов;
- обеспечение (совместно с входными цепями) избирательности по внеполосным каналам приёма;
- защита антенны от проникновения сигнала собственного гетеродина, который может создать помеху соседним радиоприёмным устройствам.

Особенность усилителей радиочастоты — наличие в их составе избирательной цепи (перестраиваемого колебательного контура) с неполным включением.



Такой способ включения позволяет уменьшить шунтирующее влияние усилительных элементов на колебательный контур.

# **Качественные показатели усилителей радиочастоты** *Коэффициент усиления*

по напряжению 
$$K_U = \frac{U_{
m Bых}}{U_{
m BX}}$$
 по мощности  $K_P = \frac{P_{
m Bыx}}{P_{
m RX}}$ 

Резонансные УРЧ имеют максимальное усиление на резонансной частоте избирательной цепи. Зависимость коэффициента усиления усилителя от частоты называется его амплитудно-частотной характеристикой.

Koэффициент шума  $N_{III}$  усилителя показывает, во сколько раз отношение сигнал/шум на его входе больше, чем на выходе.

В результате действия шумов входа  $P_{III}$  входе усилителя имеется некоторое отношение  $(P_C/P_{III})_{BX}$ . На выходе к усиленным шумам входа добавляются собственные шумы усилителя, вследствие чего мощность шума на выходе усилителя увеличивается.

$$P_{III.\ BbIX} = P_{III.\ COBCTB} + KP_{III.\ BX}$$

где K — коэффициент усиления усилителя следовательно

$$N_{I\!I\!I} = \frac{(P_C/P_{I\!I\!I})_{BX}}{(P_C/P_{I\!I\!I})_{BbIX}} = \frac{P_{C.BX}/P_{I\!I\!I.BX}}{KP_{C.BX}/(P_{I\!I\!I.COECTB} + KP_{I\!I\!I.BX})} = 1 + \frac{P_{I\!I\!I.COECTB}}{KP_{I\!I\!I.BX}}$$

*Избирательность УРЧ* определяется избирательностью резонансной системы, входящей в его состав. Количественно избирательность  $\sigma_U$  характеризуется числом, показывающим, во сколько раз уменьшается коэффициент усиления  $K\Delta f$  по сравнению с резонансным KO при заданной расстройке  $\Delta f$ 

$$\sigma_U = K_0/K_{\Delta f}$$

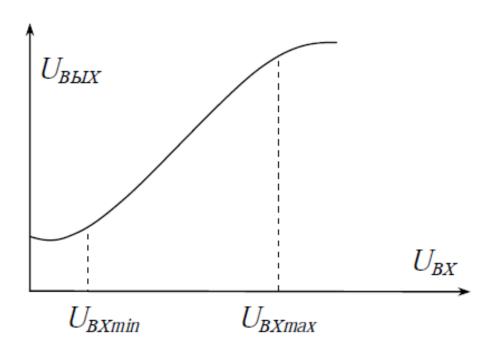
*Искажения сигнала в УРЧ*, собственно как и в радиоприёмнике в целом, возможны три вида искажения:

- амплитудно-частотные искажения, полностью определяемые формой АЧХ избирательной системы УРЧ;
- фазо-частотные искажения, являющиеся следствием нелинейности ФЧХ УРЧ,
- нелинейные искажения, вследствие низкого уровня полезного сигнала, определяются в основном внеполосной сильной помехой.

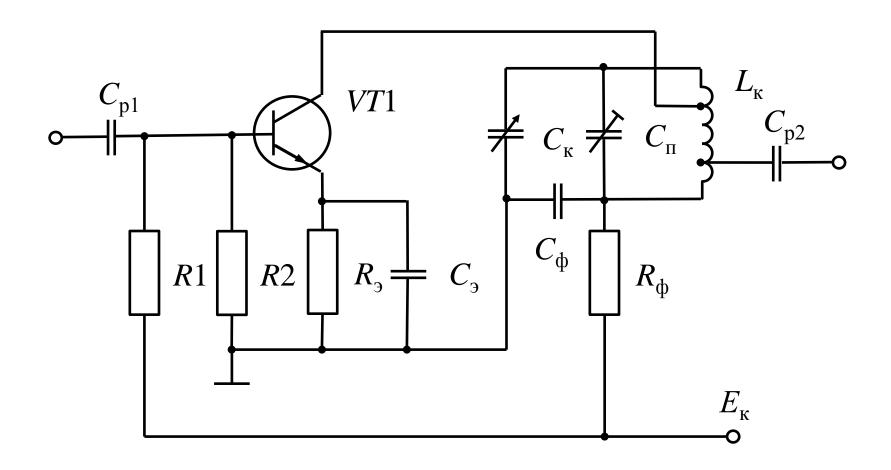
Динамический диапазон

УРЧ определяется его амплитудной характеристикой. Количественно его принято выражать в логарифмических величинах

$$\mathcal{I} = 20 \lg \frac{U_{BX \max}}{U_{BX \min}}$$
,



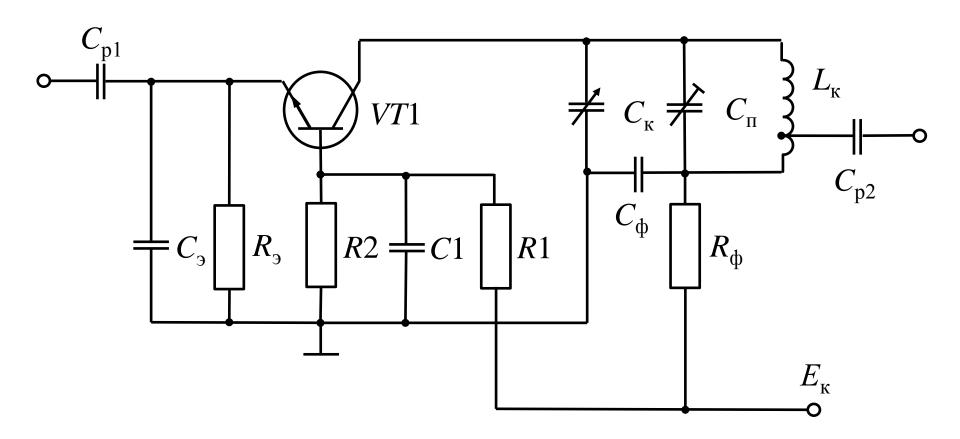
где  $U_{BX\min}$  — ограничивается уровнем собственных шумов;  $U_{BX\max}$  — ограничивается допустимыми нелинейными искажениями.



Избирательный усилитель радиочастоты с общим эмиттером

Состав избирательного усилителя радиочастоты с общим эмиттером и назначение его элементов:

- усилительный прибор транзистор VT1;
- избирательная цепь колебательный контур  $L_{\rm k} \, C_{\rm k} \, C_{\rm n}$ ;
- $C_{p1}$ ,  $C_{p2}$  разделительные ёмкости;
- R1, R2 делитель напряжения  $E_{\kappa}$ , обеспечивающий постоянное смещение на базе VT1;
- $R_3$ ,  $C_3$  обеспечивают автоматическое смещение на базе VT1 за счёт постоянной составляющей эмиттерного тока и стабилизируют режим VT1 по постоянному току;
- $C_{\phi}$ ,  $R_{\phi}$  устраняют паразитную связь между каскадами через общий источник питания, чем повышают устойчивость усилителей с количеством каскадов больше одного.

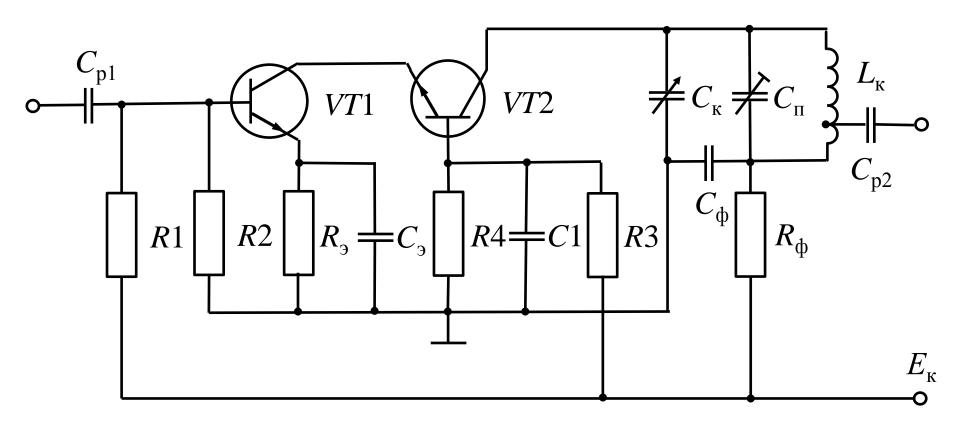


Избирательный усилитель радиочастоты с общей базой

Схема с общей базой отличается от схемы с общим эмиттером тем, что в ней база VT1 является общим электродом для входной и выходной цепей, по частоте радиосигнала она соединена с корпусом через ёмкость  $C_1$ , и соответственно её потенциал равен нулю.

Основная особенность схемы УРЧ с общей базой в том, что в ней образуется 100 % ООС по току вследствие того, что вся переменная составляющая коллекторного тока протекает по входной цепи.

За счёт глубокой ООС в УРЧ с общей базой отсутствует усиление по току, но значительно возрастает, по сравнению со схемой с общим эмиттером, допустимый коэффициент устойчивого усиления по напряжению, который в схеме с общим эмиттером резко уменьшается с ростом частоты.



Каскодная схема усилителя радиочастоты

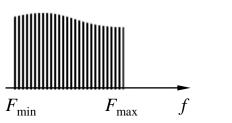
Каскодная схема УРЧ состоит из двух последовательно соединенных каскадов,

Вследствие того, что нагрузкой 1-го каскада (с ОЭ) является входное сопротивление 2-го каскада (с ОБ), которое близко к нулю, 1-й каскад не имеет усиления по напряжению, а 2-й каскад не имеет усиления по току.

Таким образом, усилительная способность каскодной схемы по мощности такая же, как схемы с ОЭ, нагруженной на резонансную нагрузку с большим сопротивлением.

Устойчивость каскодной схемы такая же, как схемы с ОБ, т. к. 1-й каскад имеет коэффициент усиления по напряжению меньше единицы и не влияет на устойчивость всей схемы.

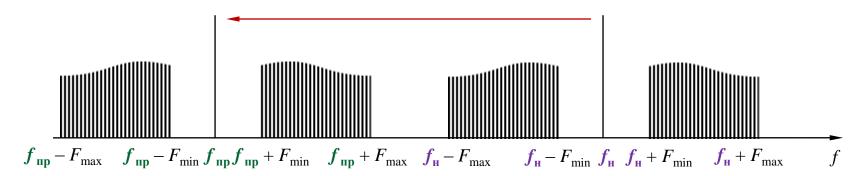
Преобразователь частоты — устройство, осуществляющие перенос спектра частот сигнала из одной области частот в другую без изменения характера модуляции.



 $f_{\rm H} - F_{\rm min} f_{\rm H} f_{\rm H} + F_{\rm min} f_{\rm H} + F_{\rm max}$ первичного сигнала 

Частотные спектр 

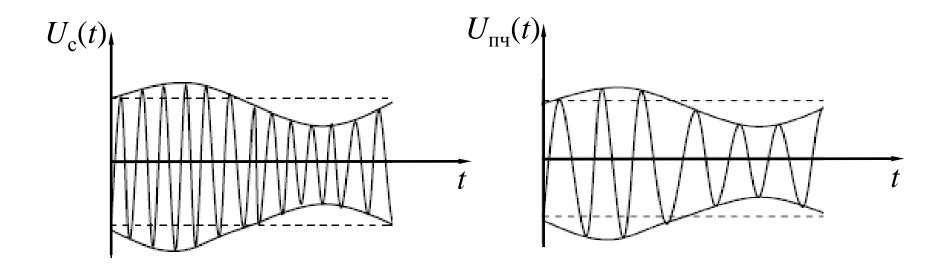
радиосигнала с АМ



Процесс переноса спектра частот сигнала из одной области частот в другую

$$F_{\min} < F_{\max} << f_{\pi p} << f_{H}$$

Во временной области при преобразовании амплитудномодулированного колебания этот процесс выглядит следующим образом: изменяется частота несущего колебания, которая преобразуется в промежуточную, а закон амплитудной модуляции остаётся неизменным

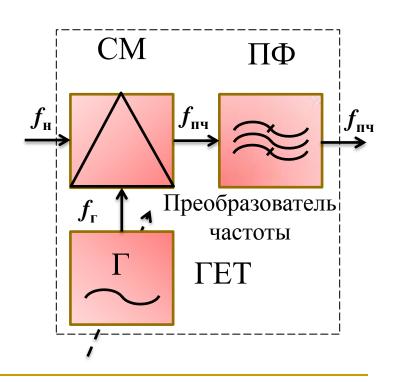


Для преобразования частоты используется нелинейный элемент, на который подаются колебания одновременно двух частот: колебания с частотой сигнала  $f_{\rm H}$  и колебания с частотой вспомогательного генератора (гетеродина)  $f_{\Gamma}$ 

Как правило, вольтамперная характеристика нелинейного элемента квадратична и ток, текущий через него описывается выражением

$$i_{\rm H9}(t) = aU_{\rm BX}^{2}(t)$$

где a — коэффициент пропорциональности, MA/B.



При подаче на нелинейный элемент напряжения, изменяющегося с частотой  $\omega_c$  и описываемого выражением:

$$U_{\rm c}(t) = U_{\rm mc} \cos \omega_{\rm c} t$$

и синусоидального напряжения гетеродина с частотой  $\omega_{\Gamma}$  описываемого выражением:

$$U_{\Gamma}(t) = U_{M\Gamma} \cos \omega_{\Gamma} t$$

выражение для результирующего напряжения на входе смесителя можно записать в виде:

$$U_{\text{BX}}(t) = U_{\Gamma}(t) + U_{\text{c}}(t) = U_{\text{M}\Gamma}\cos\omega_{\Gamma}t + U_{\text{MC}}\cos\omega_{\text{c}}t.$$

Величина тока, протекающего через нелинейный элемент выражается как:

$$i_{H9}(t) = aU_{BX}^{2}(t) = aU_{M\Gamma}^{2}\cos^{2}\omega_{\Gamma}t + 2aU_{M\Gamma}U_{MC}\cos\omega_{\Gamma}t\cos\omega_{C}t + aU_{MC}^{2}\cos^{2}\omega_{C}t =$$

$$= aU_{M\Gamma}^{2}\cos^{2}\omega_{\Gamma}t + aU_{M\Gamma}U_{MC}\cos(\omega_{\Gamma} + \omega_{C})t +$$

$$+ aU_{M\Gamma}U_{MC}\cos(\omega_{\Gamma} - \omega_{C})t + aU_{MC}^{2}\cos^{2}\omega_{C}t$$

Это выражение показывает, что ток в цепи смесителя является сложным и содержит составляющие: с частотами основных колебаний  $\omega_{\Gamma}$  и  $\omega_{c}$  и составляющие комбинационных частот ( $\omega_{\Gamma} + \omega_{c}$ ) и ( $\omega_{\Gamma} - \omega_{c}$ ).

В радиоприёмных устройствах целесообразно понижение частоты входного сигнала, поэтому обычно используется составляющая с разностной частотой ( $\omega_{\Gamma} - \omega_{c}$ ).

Для ее выделения фильтр на выходе смесителя настраивается на промежуточную частоту  $f_{\mathbf{n}\mathbf{q}} = (\omega_{\Gamma} - \omega_{\mathbf{c}})$ .

Амплитуда составляющей промежуточной частоты равна  $aU_{\rm M\Gamma}U_{\rm MC}$ . Так как амплитуда напряжения гетеродина  $U_{\rm M\Gamma}$  неизменна, то закон изменения амплитуды составляющей промежуточной частоты определяется законом изменения амплитуды преобразуемого сигнала  $U_{\rm MC}$ .

Это означает, что в случае амплитудной модуляции преобразуемого сигнала, напряжение промежуточной частоты оказывается промодулированным по такому же закону.

Для линейности преобразования необходимо, выполнение следующих условий:

- BAX нелинейного элемента в пределах изменения напряжения гетеродина должна быть квадратичной;
- амплитуда напряжения гетеродина должна быть значительно больше амплитуды напряжения сигнала  $(U_{\text{MC}}>>U_{\text{MC}});$
- фильтр на выходе смесителя должен быть идеальным, т. е. выделять только составляющую  $f_{\text{пу}} = (\omega_{\text{г}} \omega_{\text{c}})$ .

## 4 Параметры преобразователя частоты. Некоторые схемы преобразователей

Параметры преобразователя частоты — это коэффициенты, устанавливающие количественную связь между токами и напряжениями в схеме преобразователя.

Если параметры преобразователя не зависят от нагрузки на входе и выходе, то они называются *внутренними*, или собственными параметрами, если зависят от нагрузки — называются *внешними*.

#### Внутренние параметры:

*крутизна преобразования* — определяется при коротком замыкании на выходе смесителя не зависит от нагрузки:

$$S_{\Pi P} = \frac{I_{m\Pi Y}}{U_{mC}} \bigg|_{U_{m\Pi Y} = 0}$$

#### Параметры преобразователя частоты

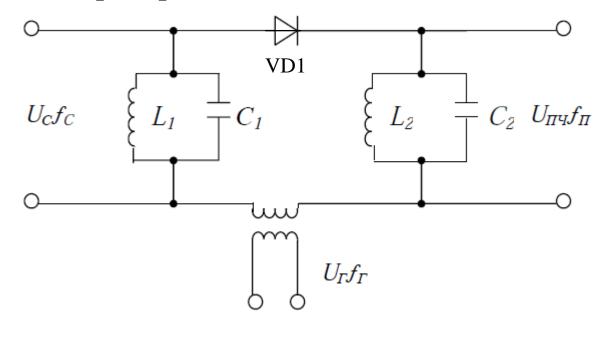
- среднее значение выходной проводимости за период  $U_{\Gamma}(t)$  определяется при КЗ на  $G_{22_0} = \frac{I_{m\Pi^4}}{U_{mC}}\Big|_{U_{mC}=0}$  входе смесителя:
- среднее значение входной проводимости за период  $U_{\Gamma}(t)$  определяется при КЗ на  $G_{11_0} = \frac{I_{mc}}{U_{mC}}\Big|_{U_{m\Pi\Psi}=0}$  выходе смесителя:

**Внешний параметр** – Коэффициент преобразования:

$$\begin{split} K_{\it \Pi\it P} &= \frac{U_{\it m\Pi\it Y}}{U_{\it m\it C}} \, ; \ I_{\it m\Pi\it Y} = U_{\it m\Pi\it Y} \left(G_{22_0} + Y_{\it H}\right) ; \ U_{\it m\Pi\it Y} = \frac{I_{\it m\Pi\it Y}}{G_{22_0} + Y_{\it H}} \, . \\ K_{\it \Pi\it P} &= \frac{I_{\it m\Pi\it Y}}{(G_{22_0} + Y_{\it H}) \cdot U_{\it m\it C}} = \frac{S_{\it \Pi\it P}}{G_{22_0} + Y_{\it H}} \, \\ &\qquad \qquad \qquad \text{Так как} \ G_{22_0} \prec \prec Y_{\it H} \ , \text{ то} \quad K_{\it \Pi\it P} \approx \frac{S_{\it \Pi\it P}}{Y_{\it H}} \approx S_{\it \Pi\it P} \cdot R_{\it H} \, . \end{split}$$

Простой диодный преобразователь частоты

Колебательный контур L1C1 создаёт нагрузку на  $f_{\rm c}$ , колебательный контур L2C2 создаёт нагрузку на  $f_{\rm пч}$ .



На диод VD1 действует суммарное напряжение  $U_{\rm VD1} = U_{\rm c} + U_{\rm r} + U_{\rm пч}$ . Под действием суммарного напряжения ток диода имеет составляющие: постоянного тока, гармоники гетеродина и сигнала и комбинационные составляющие

Балансный преобразователь частоты

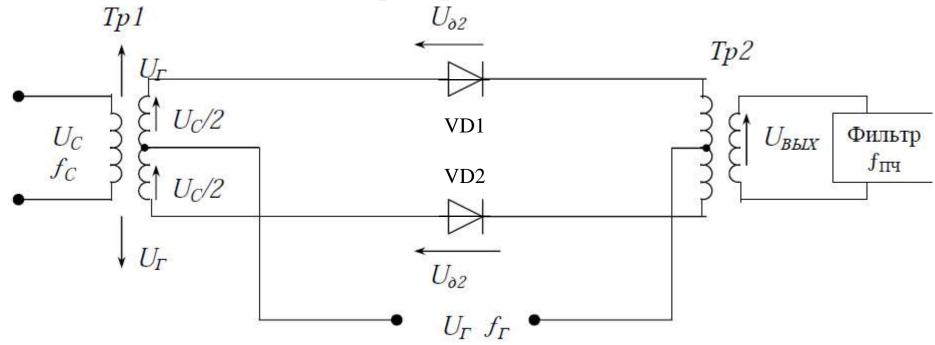
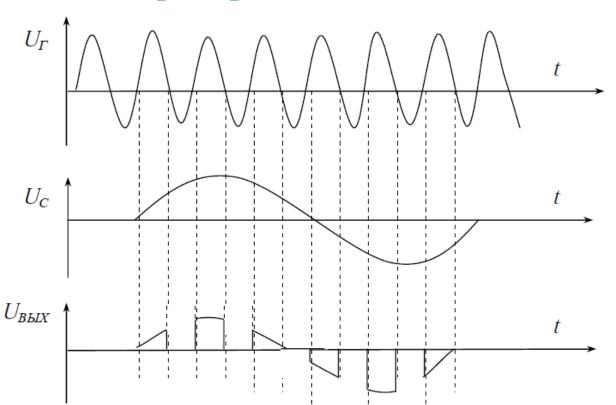


Схема симметрична относительно средних точек трансформаторов, к которым подключён гетеродин и образует симметричный мост, который при полной симметрии схемы находится в равновесии (балансе).

 $U_{\Gamma} > 0; \ U_{\rm c} = 0.$  Диоды открыты, токи диодов равны и направлены встречно,  $U_{\rm выx} = 0.$   $U_{\Gamma} < 0; \ U_{\rm c} -$  любой полярности.

Диоды закрыты,

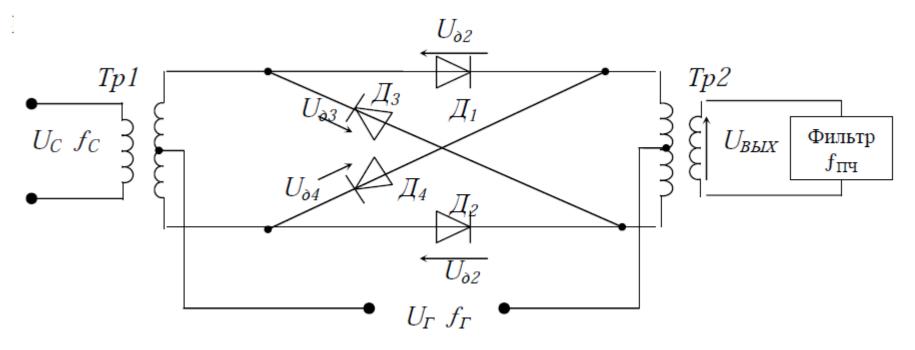
 $U_{\text{\tiny BLIX}} = 0.$ 



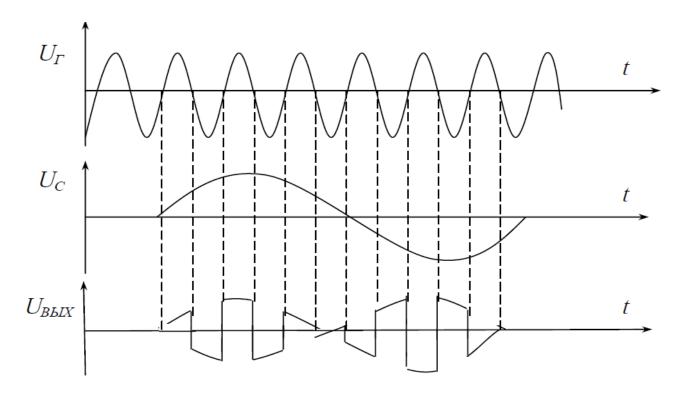
 $U_{\scriptscriptstyle \Gamma}>0;\ U_{\scriptscriptstyle \rm C}>0;\$ Диоды открыты,  $i_{V\!D1}>i_{V\!D2},\ U_{\scriptscriptstyle \rm Bыx}>0$  и изменяется пропорционально  $U_{\scriptscriptstyle \rm C}.$ 

 $U_{\Gamma}>0;\ U_{\rm c}<0;\ i_{V\!D1}>i_{V\!D2},\ U_{\rm вых}<0$  и изменяется пропорционально напряжению сигнала  $U_{\rm c}.$ 

Кольцевой диодный преобразователь частоты

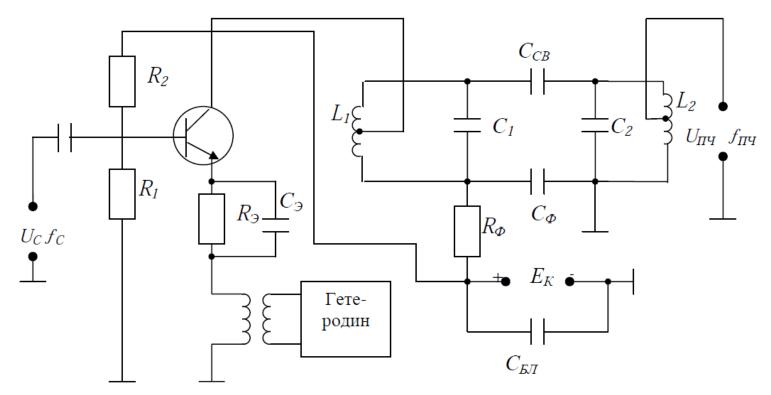


Эта схема получила название кольцевой потому, что в ней диоды включены по кольцу. Её точнее бы назвать двойной балансной, т. к. она представляет собой параллельное соединение двух балансных схем преобразователей частоты.

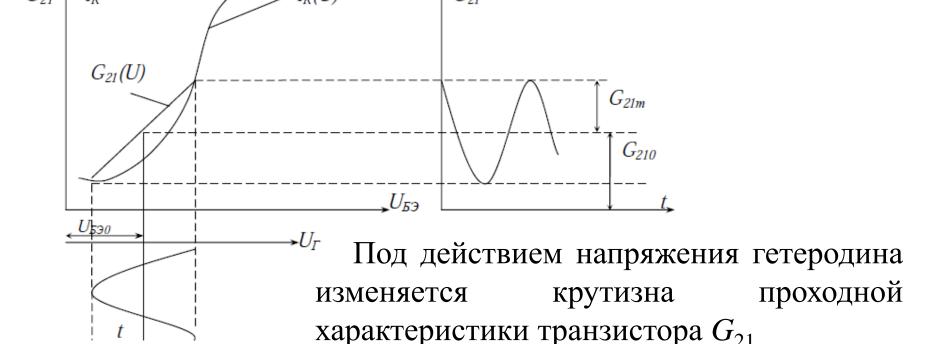


Пары диодов  $\mathcal{L}1$ ,  $\mathcal{L}2$  и  $\mathcal{L}3$ ,  $\mathcal{L}4$  коммутируются для  $U_{\rm c}$  поочередно, т. е. когда диоды  $\mathcal{L}1$ ,  $\mathcal{L}2$  открыты,  $\mathcal{L}3$ ,  $\mathcal{L}4$  закрыты, и наоборот. Напряжение сигнала создаёт противоположные токи в обмотках Tp2 при коммутации диодов  $\mathcal{L}1$ ,  $\mathcal{L}2$  и  $\mathcal{L}3$ ,  $\mathcal{L}4$ .

Преобразователь частоты на биполярном транзисторе

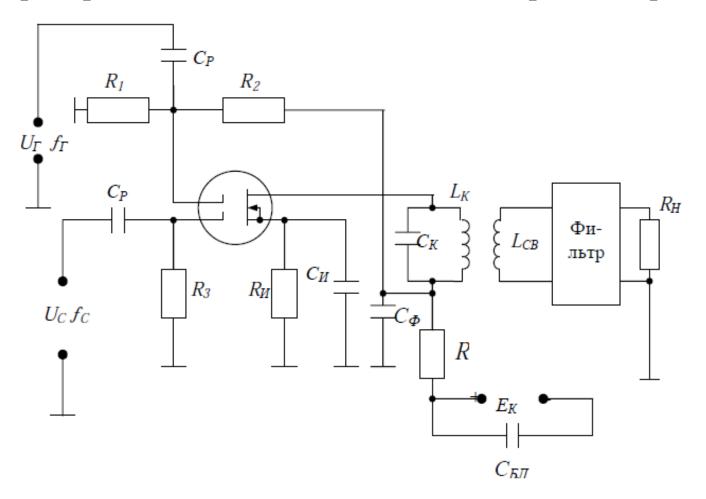


Преобразователи частоты на биполярных транзисторах имеют низкую линейность преобразования, высокий уровень шумов и низкое входное сопротивление.



При подаче на вход транзистора с изменяющейся крутизной напряжения сигнала, в составе тока коллектора образуются комбинационные составляющие, в том числе и составляющая с частотой  $f_{\mathbf{n}\mathbf{q}} = f_{\Gamma} - f_{\mathbf{c}}$ . Эта составляющая выделяется полосовым фильтром  $L1C1L2C2C_{\mathbf{c}_{\mathbf{R}}}$ .

Преобразователь частоты на полевом транзисторе



В преобразователях частоты используются двухзатворные полевые транзисторы

Напряжение  $U_{\rm c}$  подают на один затвор транзистора, а напряжение  $U_{\rm r}$  — на другой. При этом достигается хорошая развязка цепей сигнала и гетеродина. С помощью делителя R1R2 выбирается рабочая точка на средине квадратичного участка стоко-затворной характеристики.

Преимущества преобразователей на полевых транзисторах по сравнению с биполярными.

- 1. Близкая к квадратичной зависимость тока стока от напряжения затвор исток, при которой  $S(U_{3u})$  имеет линейную зависимость. Преобразование будет линейное с меньшим количеством комбинационных составляющих.
- 2. Большой динамический диапазон.

#### Литература

- 1. Першин, В. Т. Основы радиоэлектроники [Электронный ресурс]: учеб. пособие / В. Т. Першин. Мн. : Выш. Шк. 2006. 436 с. Режим доступа: URL <a href="http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view\_red&book\_id=234977">http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view\_red&book\_id=234977</a>
- 2. Красковский Л. Е., Мельникова Л. Я., Меремсон Ю. Л. Приемо-передающие устройства железнодорожной радиосвязи [Электронный ресурс]: Учебное пособие / А. Е. Красковский и др.; под ред. А. Е. Красковского. М.: ГОУ «Учебно-методический центр по образованию на железнодорожном транспорте», 2010. 360 с. Режим доступа: URL <a href="http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_red&id=227703&sr=1">http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_red&id=227703&sr=1</a>
- 3. Акулиничев Ю. П. Теория и техника передачи информации [Электронный ресурс]: учебное пособие / Ю. П. Акулиничев, Л. С. Бернгардт. Томск: Эль Контент, 2012. 210 с. Режим доступа: URL <a href="http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_red&id=208952&sr=1">http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_red&id=208952&sr=1</a>
- 4. Мелихов С. В. Аналоговое и цифровое радиовещание [Электронный ресурс]: Учебное пособие./ С. В. Мелихов. Электрон. текстовые дан. 2-е изд., испр. Томск: Томск, гос. ун-т систем управления и радиоэлектроники, 2012.—233 с. Режим доступа: URL <a href="http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view&book\_id=208686">http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view&book\_id=208686</a>.
- 5. Томаси У. Электронные системы связи [Электронный ресурс] / У. Томаси. Электрон. текстовые дан. М.: Техносфера, 2007. 1360 с. Режим доступа: URL <a href="http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view&book\_id=135422">http://biblioclub.ru/index.php?page=book\_view&book\_id=135422</a>.
- 6. Головин, О. В.: Устройства генерирования, формирования, приема и обработки сигналов : учеб. пособие по спец. "Средства связи с подвижными объектами" и "Радиосвязь, радиовещание и телевидение" / О.В. Головин .— М.: Горячая линия Телеком, 2014 .— 782 с.: ил. (5 экземпляров в библиотеке).