

Нижегородский государственный университет имени Н. И. Лобачевского
Радиофизический факультет. Кафедра радиоэлектроники

Лабораторная работа №7

Генератор гармонических колебаний

Нижний Новгород, 2018

УДК 621.391

Генератор гармонических колебаний: для студентов-радиофизиков /

Сост. А.В. Силин, Е.И. Шкелев. -Н.Новгород: ННГУ, 1994.-25с

Методические указания содержат: краткое изложение принципа работы схемы автогенератора; описание экспериментальной установки и задание к выполнению работы.

Адресовано студентам-радиофизикам.

Составители:

канд.тех.наук А.В. Силин

канд.тех.наук Е.И. Шкелев

Нижегородский государственный университет
им. Н.И. Лобачевского, 1994

1. Цель работы

Ознакомление с устройством генератора гармонических колебаний.

2. Назначение автогенератора

Данное устройство служит источником незатухающих колебаний синусоидальной формы с управляемой частотой.

3. Области использования

Автогенераторы находят широкое применение в радиотехнике (возбудители в радиопередатчиках, гетеродины в радиоприемниках), в измерительной технике (задающие генераторы в генераторах стандартных сигналов, опорные генераторы в схемах автоподстройки частоты), в устройствах автоматики и электронной техники (например, в электронных часах) и т.д. К наиболее важным техническим характеристикам автогенераторов относятся: диапазон рабочих частот, стабильность и точность выставления частоты, уровень гармоник в спектре выходного сигнала, уровень выходного сигнала.

4. Принцип работы схемы автогенератора

Любой автогенератор представляет собой нелинейное устройство, преобразующее энергию источника питания (источника постоянного напряжения) в энергию колебаний. При широком разнообразии известных схем автогенераторов каждая из них, помимо источника питания, должна иметь усилитель и цепь обратной связи. Поэтому в обобщенном виде схема автогенератора (см. рис.1) содержит четырехполюсник в прямой цепи, соответствующий резонансному усилителю, и четырехполюсник в обратной цепи. (Обратите внимание на взаимное расположение входов и выходов четырехполюсников). Простейшая схема автогенератора (схема с трансформаторной обратной связью), где в качестве активного элемента резонансного усилителя использован транзистор, приведена на рис.2. На рис.2 пунктиром выделен четырехполюсник обратной связи.



Рис. 1

При изучении автогенератора первостепенное значение имеют два вопроса:

1. Механизм и условия возникновения колебаний.
2. Существование стационарных колебаний и их устойчивость

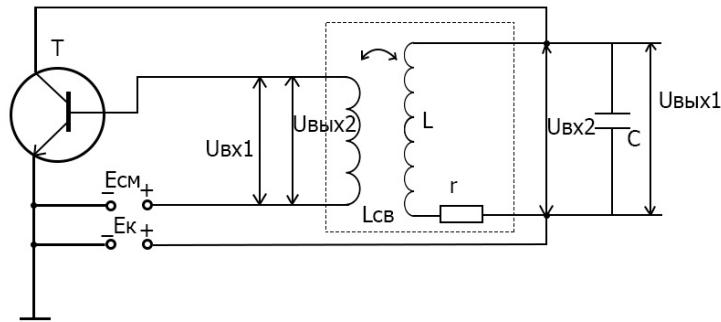


Рис. 2

5. Самовозбуждение автогенератора

При включении в схему автогенератора (рис.2) источников питания и при выполнении далее обсуждаемых условий в схеме возникают автоколебания. Ме-

ханизм их возникновения заключается в следующем. Скачок напряжения на коллекторе приведет к быстрому изменению выходного тока транзистора, что вызовет ударное возбуждение резонансного контура. Возникшие в контуре колебания через трансформаторную связь проникают на базу транзистора и вызовут переменную составляющую выходного тока. При соответствующих условиях этот ток будет в фазе с током в резонансном контуре, и в результате возникшие за счет скачка напряжения питания собственные колебания в контуре могут со временем не только не ослабевать, но и усиливаться. По мере увеличения уровня колебаний все в большей степени будет проявляться нелинейность характеристик транзистора, что, в свою очередь, приведет к снижению скорости нарастания колебаний в контуре, а затем и к прекращению их роста - колебания приобретают стационарный характер.

При возникновении автоколебаний их уровень на некотором начальном интервале времени остается весьма малым. По этой причине при обсуждении условий самовозбуждения можно пользоваться линейной моделью в виде двух линейных четырехполюсников, соединенных по схеме на рис.1. Обозначим через $\dot{K}_{1(\omega)}$ и $\dot{K}_{2(\omega)}$ комплексные коэффициенты передачи четырехполюсников прямой и обратной цепи соответственно

$$\begin{aligned}\dot{K}_1(\omega) &= \frac{\dot{U}_{\text{вых}1}}{\dot{U}_{\text{вх}1}} \\ \dot{K}_2(\omega) &= \frac{\dot{U}_{\text{вых}2}}{\dot{U}_{\text{вх}2}}\end{aligned}$$

где \dot{U} - комплексная амплитуда.

Перерисуем схему рис.1 в более удобном для обсуждения виде (см.рис.3). Легко заметить, что при $\dot{U}_{\text{вх}} = 0$, схемы на рис.1 и рис.3 совпадают.

Для линейного четырехполюсника (рис.3) введем комплексный коэффициент передачи $\dot{K}(\omega)$

$$\dot{K}(\omega) = \frac{\dot{U}_{\text{вых}}}{\dot{U}_{\text{вх}}}.$$

Поскольку

$$\begin{aligned}\dot{U}_{\text{вых}} &= \dot{U}_{\text{вых}1} = \dot{U}_{\text{вх}1} \dot{K}_1(\omega) = \\ &= [\dot{U}_{\text{вх}1} + \dot{K}_2(\omega) \dot{U}_{\text{вых}1}] \dot{K}_1(\omega),\end{aligned}$$

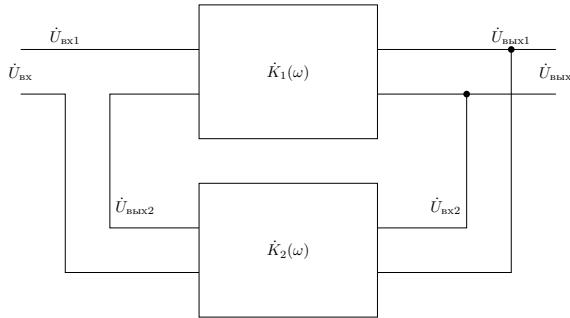


Рис. 3

то

$$\dot{K}(\omega) = \frac{\dot{K}_1(\omega)}{1 - \dot{K}_1(\omega)\dot{K}_2(\omega)}.$$

Наличие особой точки у комплексной функции $\dot{K}(\omega)$ при условии $1 - \dot{K}_1(\omega)\dot{K}_2(\omega) = 0$ физически можно интерпретировать следующим образом: схема на рис.3 при выполнении условия $1 - \dot{K}_1(\omega)\dot{K}_2(\omega) = 0$ выдает на выходе колебание с ненулевой амплитудой при бесконечно малой (нулевой) амплитуде колебания на входе. Следовательно, схема на рис.3 при названных условиях является автогенератором.

Условия самовозбуждения вытекают из равенства

$$1 - \dot{K}_1(\omega)\dot{K}_2(\omega) = 0.$$

Отсюда

$$|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)| = 1, \quad \phi_1(\omega) + \phi_2(\omega) = 2\pi n, \quad (1)$$

где $\phi_1(\omega)$ и $\phi_2(\omega)$ - аргументы функций $\dot{K}_1(\omega)$ и $\dot{K}_2(\omega)$; n - целое число. Первое условие получило название "баланс амплитуд" второе - "баланс фаз".

Равенства (1) можно рассматривать как уравнения относительно переменной ω . Корни этих уравнений являются теми частотами, на которых возможно возбуждение. Частота генерации - корень системы уравнений (1).

Таким образом, если в схеме автогенератора на какой-либо частоте ω^* модуль комплексного коэффициента передачи разомкнутого кольца обратной связи $|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)|$ равен 1, а суммарный набег фаз при прохождении сигнала с

этой частотой по тому же кольцу составит $2\pi n$, то в схеме произойдет самовозбуждение. Частота генерируемых колебаний будет равна ω^* .

Выполнение условий самовозбуждения, по существу, означает, что возникшие колебания схемой автогенератора будут поддерживаться на неизменном уровне; неизбежные потери в кольце обратной связи полностью скомпенсированы.

Если условие $|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)| = 1$ не выполнено, имеем

1. $|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)| = 0$ при $\dot{K}_2(\omega) = 0$ - резонансный усилитель;
2. $|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)| < 1$ при $\phi_1(\omega) + \phi_2(\omega) = 2\pi n$ - регенеративный усилитель;
3. $|\dot{K}_1(\omega)||\dot{K}_2(\omega)| > 1$ при $\phi_1(\omega) + \phi_2(\omega) = 2\pi n$ - генератор нарастающих колебаний.

Рассмотрим каждый из этих случаев.

5.1. Резонансный усилитель

При малом уровне входного сигнала усилитель работает в линейном режиме: $\dot{K}(\omega)$ является его исчерпывающей характеристикой. При возрастании амплитуды входного колебания $U_{\text{вх}}(t) = U_0 \cos \omega_0 t$ линейность усилителя будет нарушена. Апроксимируя проходную динамическую характеристику транзистора $i_k = f(U_{\text{вх}})$ степенным полиномом степени N , выходной ток усилительного каскада можно записать в виде

$$i_{\text{вых}} = \sum_{n=0}^N b_n U_{\text{вх}}^n, \quad (2)$$

где b_n - постоянные коэффициенты. Подставив в (2) выражение для $U_{\text{вх}}(t)$, находим амплитуду первой гармоники выходного тока в виде

$$I_1 = U_0 [b_1 + \frac{3}{4} b_3 U_0^2 + \frac{5}{8} b_5 U_0^4 + \dots], \quad (3)$$

По аналогии с линейным случаем, где $I_1 = S_0 U_0$, S_0 - крутизна в рабочей точке, для нелинейного усилителя можно записать

$$I_1 = S_{\text{cp}}(U_0) \cdot U_0 \quad (4)$$

$S_{cp}(U_0)$ - средняя крутизна, которая находится из (3) в соответствии с определением $S_{cp}(U_0) = I_1/U_0$:

$$S_{cp}(U_0) = b_1 + \frac{3}{4}b_3U_0^2 + \frac{5}{8}b_5U_0^4 + \dots \quad (5)$$

Как следует из (5), зависимость $S_{cp}(U_0)$ полностью определяется коэффициентом аппроксимирующего полинома b_{2n+1} , а сами коэффициенты зависят как от типа электронного прибора и нагрузки, так и от режима его работы.

Чтобы выяснить характер зависимости $S_{cp}(U_0)$, рассмотрим рис.4а, где изображены проходная характеристика транзистора и ее крутизна.

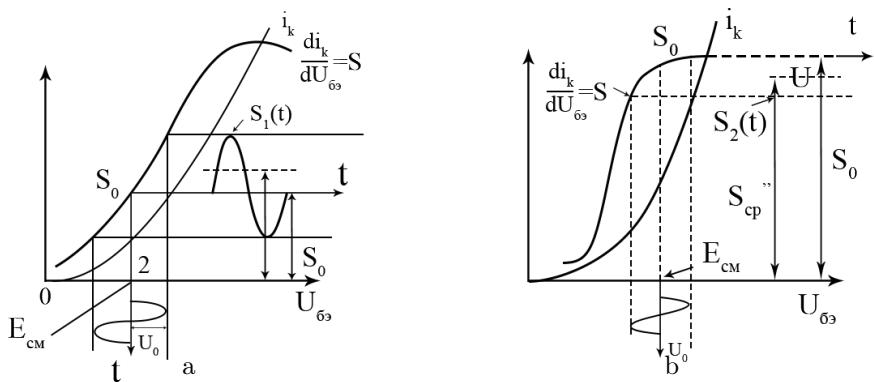


Рис. 4

Различие рисунков 4а и 4б состоит в том, что в первом случае с помощью смещения E_{cm} рабочая точка выбрана на линейном участке проходной характеристики, где в окрестности рабочей точки $S \approx \text{const}$, во втором случае - на нелинейном. При воздействии на усилитель входного синусоидального напряжения с достаточно большой амплитудой U_0 крутизна характеристики описывается периодическими функциями времени $S_1(t)$ и $S_2(t)$, а постоянные составляющие S'_{cp} и S''_{cp} являются значениями средней крутизны, соответствующими амплитуде U_0 . Нетрудно заметить, что при увеличении амплитуды входного колебания в случае рис.4б $S_{cp}(U_0)$ будет возрастать, в случае рис.4а - падать. На рис. 5 представлены два характерных вида зависимости $S_{cp}(U_0)$, при этом кривая 1 соответствует рис.4а, кривая 2 - рис.4б.

Зависимость (4) амплитуды первой гармоники выходного тока I_1 от амплитуды колебания на входе U_0 , получившая название "колебательной характеристики в соответствии с кривыми на рис.5 так же имеет два характерных вида. На рис.6 - кривая 1 и 2 соответствуют кривым 1 и 2 на рис.5. Поскольку при настройке контура усилителя на частоту усиливаемого сигнала фаза напряжения на контуре совпадает с фазой первой гармоники тока, то кривые на рис.6 отражают и характер зависимостей $U_k = f(U_0)$

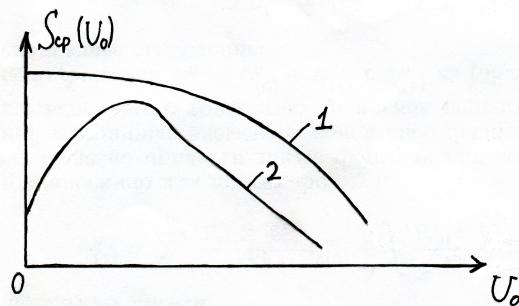


Рис. 5

Коэффициент усиления по первой гармонике при работе усилителя в режиме большого сигнала $\dot{K}(\omega_0)$ в соответствии с (4) и рис.6 является зависимым от U_0 .

$$\dot{K}(\omega) = \dot{U}_{\text{вых}} / \dot{U}_{\text{вх}} = U_k / U_{\text{вх}} = f(U_0). \quad (6)$$

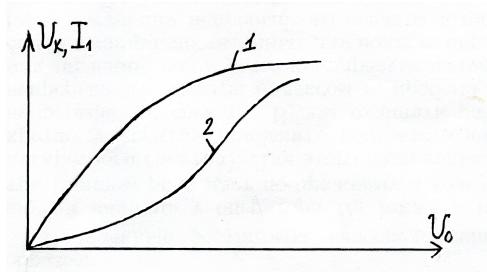


Рис. 6

5.2. Регенеративный усилитель

При положительной обратной связи в усилителе, т.е. при $\phi_1(\omega) + \phi_2(\omega) = 2\pi n$, при $0 < |\dot{K}_1(\omega)| |\dot{K}_2(\omega)| < 1$ автоколебания в схеме на рис.2 отсутствуют, а сама она представляет собой регенеративный усилитель. В радиотехнике под регенерацией подразумевается частичная компенсация потерь в колебательной системе с помощью положительной обратной связи. Явление регенерации позволяет повысить коэффициент усиления усилителя и его избирательность. Компенсация потерь увеличивает добротность контура. На рис.7 иллюстрируется влияние степени связи(т.е. величины $|\dot{K}_2(\omega)|$) на усиления и избирательность.

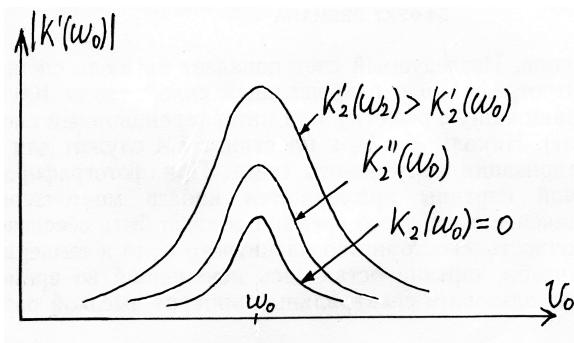


Рис. 7

Наряду с отмеченными положительными свойствами регенеративного усилителя, ему свойственен и существенный недостаток — опасность возбуждения усилителя за счет случайных изменений $K_1(\omega)$.

5.3. Ограничение нарастающих колебаний. Стационарный режим генератора

Строго говоря, выполнение условия $\dot{K}_1(\omega) \dot{K}_2(\omega) = 1$, при $\phi_1(\omega) + \phi_2(\omega) = 2\pi n$ означает лишь способность схемы на рис.3 поддерживать незатухающие колебания, если они возникнут в ней за счет какого-либо внешнего воздействия. Для того, чтобы автоколебания достигли некоторого наперед заданного уровня

необходимо обеспечить им нарастающий характер, что соответствует условию

$$|\dot{K}_1(\omega)\dot{K}_2(\omega)| > 1.$$

По мере роста амплитуды колебаний все в большей мере будет проявляться нелинейность усилителя в прямой цепи. При этом средняя крутизна в соответствии с рис.5 будет уменьшаться, снижая $K_1(\omega_0)$. Снижение $K_1(\omega_0)$, в конечном итоге, приведет к тому, что будет выполнено условие

$$\dot{K}_1(\omega_0)\dot{K}_2(\omega_0) = 1.$$

На этом рост амплитуды колебаний прекратится: переходный режим завершится, наступит стационарный режим автогенератора.

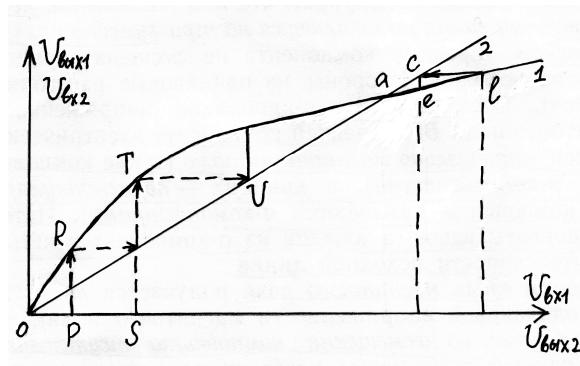


Рис. 8

Определение стационарной амплитуды колебаний удобно проводить с использованием колебательной характеристики (рис.8) На рис.8 в одной системе координат представлены две зависимости (см.рис2)

$$U_{\text{вых}1} = K_1(\omega_0)U_{\text{вх}1}$$

- колебательная характеристика (кривая 1)

$$U_{\text{вх}2} = \frac{1}{K_2(\omega_0)}U_{\text{вых}2}$$

или

$$U_{\text{вых}1} = \frac{1}{K_2(\omega_0)}U_{\text{вх}1}$$

- прямая обратной связи (кривая 2).

Точка пересечения кривых 1 и 2 (точка α) означает

$$K_1(\omega_0) = \frac{1}{K_2(\omega_0)}$$

или

$$K_1(\omega_0)K_2(\omega_0) = 1, \quad (7)$$

т.е. соответствует стационарной амплитуде автоколебаний.

Отметим, что точка О тоже удовлетворяет условию (7) и соответствует второму стационарному состоянию. Убедимся, что точка α соответствует устойчивому стационарному состоянию, а точка О - неустойчивому.

Пусть схема находится в точке О. Если флуктуация приведет к амплитуде Р напряжения база-эмиттер, то амплитуда напряжения на контуре будет R : по обратной связи это вызовет увеличение амплитуды напряжения база-эмиттер до величины S , что, в свою очередь, вызовет переход в точку Т и т.д., пока схема не придет к точке α .

Проведем аналогичные рассуждения относительно состояния в точке α . Пусть флуктуация выведет амплитуду напряжения на контуре из точки α в точку b . Через обратную связь (через точку c) это вызовет амплитуду напряжения база-эмиттер величиной d , но ей будет соответствовать амплитуда e напряжения на контуре. Другими словами, схема вернется в состояние α , что и доказывает устойчивость этого состояния.

Совершенно аналогичным путем легко доказать устойчивость состояний O и α и неустойчивость состояния b для схемы, имеющей иной вид колебательной характеристики (рис.9).

Режим возбуждения автогенератора, проиллюстрированный рис.8, называют мягким, режим, соответствующий рис.9 - жестким режимом возбуждения. Различие между мягким и жестким режимами возбуждения, выявляемое при сравнении рис.8 и рис.9, наглядно прослеживается и в характере зависимости амплитуды стационарных колебаний от степени связи, т.е. от величины $K_2(\omega_0)$ представленной на рис.10 для мягкого режима и на рис.11 - для жесткого.

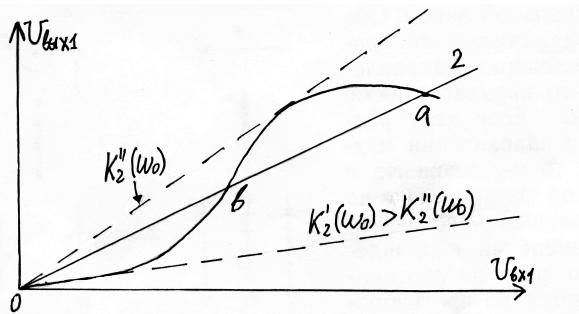


Рис. 9

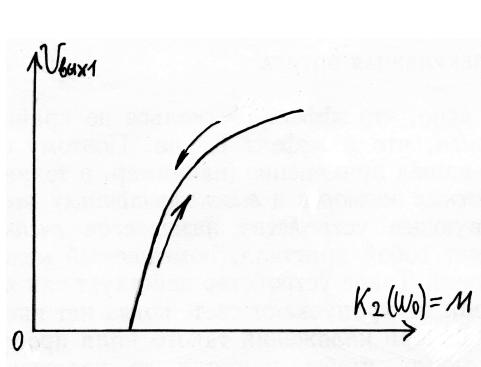


Рис. 10

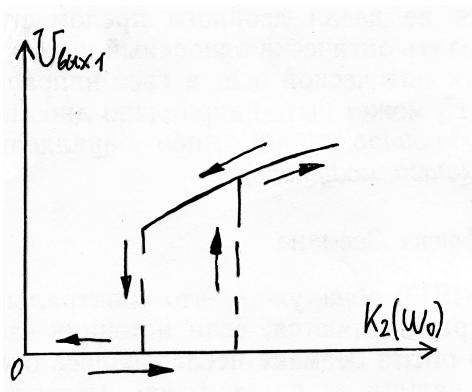


Рис. 11

Наличие петли гистерезиса на рис.11 объясняется тем, что колебания возникают при связи, большей, чем связь, при которой происходит срыв колебаний. Это обстоятельство становится ясным из рис.9: колебания возбуждаются при связи $K'_2(\omega_0)$, а срываются при $K''_2(\omega_0) < K'_2(\omega_0)$.

Следует заметить, что для возникновения колебаний в автогенераторе с жестким режимом возбуждения необходим внешний толчок, достаточный, чтобы вывести схему вверх через порог, задаваемый точкой b (см.рис.9).

6. Анализ схемы автогенератора

Существует множество различных вариантов технической реализации автогенератора.

Простейшая схема автогенератора с индуктивной обратной связью, где в качестве усилительного элемента использован транзистор, приведена на рис.2. Здесь избирательность по частоте обеспечивается параллельным колебательным контуром, включенным в коллекторную цепь транзистора T .

Колебательный контур, собственные потери которого характеризуются сопротивлением r , на резонансной частоте $\omega_0 = 1/LC$ имеет сопротивление $R = \rho^2/r$, где $\rho = \sqrt{L/C}$. Добротность контура $Q = \rho/r \gg 1$

Для анализа процессов, происходящих в генераторе, воспользуемся его эквивалентной схемой по переменному току, изображенной на рис.12.

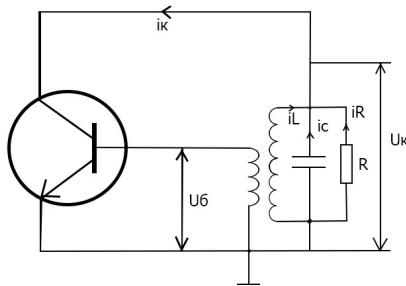


Рис. 12

Коллекторный ток

$$i_k = i_C + i_R + i_L$$

$$i_C = C \frac{dU_k}{dt}$$

$$i_L = \frac{1}{L} \int U_k dt$$

$$i_r = \frac{U_k}{R}$$

- соответственно ток через емкость, сопротивление и индуктивность колебательного контура.

Если рассматривать ту область частот, где инерционными свойствами транзистора, т.е. зависимостью его параметров от частоты, можно пренебречь, то ток коллектора в зависимости от напряжений на базе U_6 на коллекторе U_k транзистора можно представить в виде функции $i_k(t) = i_k(U_6(t), U_k(t))$. Приемлемой аппроксимацией является представление этой функции в виде $i_k = i_k(U_6 - DU_k)$, когда i_k зависит не от каждого из напряжений U_6 и U_k в отдельности, а от управляющего напряжения $U_{\text{упр}} = U_6 - DU_k$. Параметр D , называемый проницаемостью, характеризует влияние коллекторного напряжения на выходной ток транзистора. С учетом сказанного выше

$$i_k = i_k(U_6 - DU_k) = C \frac{dU_k}{dt} + \frac{U_k}{R} + \frac{1}{L} \int U_k dt \quad (8)$$

В пренебрежении током базы напряжение $U_6 = M \frac{d i_L}{dt}$, а $U_k = L \frac{d i_L}{dt}$. Отсюда следует, что $U_{\text{упр}} = U_6 - DU_k = (M/L - D)U_k = \kappa U_k$. Продифференцировав (8) по времени, получаем следующее нелинейное дифференциальное уравнение

$$\frac{d^2 U_k}{dt^2} + \frac{d}{dt} \left[\frac{U_k}{CR} - \frac{1}{C} i_k(\kappa U_k) \right] + \omega_0^2 U_k = 0 \quad (9)$$

Для его решения необходимо знать конкретную зависимость $i_k(\kappa U_k)$, которая выше описана степенным полиномом (2).

При отсутствии внешних возмущений колебания в генераторе возникнут, когда будут выполнены условия его самовозбуждения. В этом случае выходное напряжение сначала будет нарастать со временем, а затем выйдет на стационарный уровень с постоянной амплитудой $U_{\text{ст}}$ (рис.13). Найдем

1. условия возникновения колебаний в автогенераторе
2. стационарную амплитуду автоколебаний.

Рассмотрим начальную стадию процесса генерации для времен много меньших времени установления колебаний $t_{\text{уст}}$. В этом случае уровень колебаний незначителен и транзистор находится в линейном режиме. В разложении $i_k = i_k(\kappa U_k)$ по степеням κU_k отличным от нуля будет лишь коэффициент $b_1 = S_0$, остальные $b_n = 0$ ($n \gg 2$).

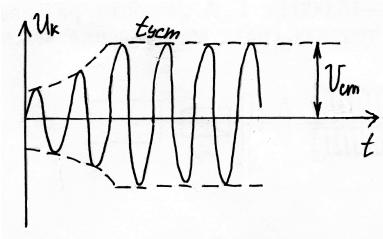


Рис. 13

$$2\alpha = \frac{1}{L} \left(r + \frac{\rho^2}{r_k^*} - \frac{S_0 M}{C} \right) \quad (11)$$

$r = \rho^2/R$ - собственное сопротивление колебательного контура, $\rho^2/r_k^* = r_{\text{вн}}$ - внесенное в контур сопротивление за счет шунтирующего действия на него внутреннего сопротивления транзистора r_k^* ; $-S_0 M/C = r_-$ - добавочное сопротивление, вносимое в контур за счет обратной связи.

Общее решение уравнения (10)

$$U_k = A_0 \exp(-\alpha t) \cos(\omega_{\text{cb}} t + \phi_0)$$

где A_0 и ϕ_0 - постоянные, зависящие от начальных условий, $\omega_{\text{cb}} = \sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2}$ - частота колебаний. Так как добротность $Q \gg 1$, то $\alpha^2 \ll \omega_0^2$ и $\omega_{\text{cb}} \approx \omega_0$

Амплитуда колебаний со временем будет расти, если $\alpha < 0$ или

$$\frac{S_0 M}{r C} > 1 + \frac{\rho^2}{r \cdot r_k^*} = 1 + \frac{R}{r_k^*} \quad (12)$$

Выполнение неравенства (12) означает, что автогенератор является неустойчивой системой. По этому признаку (12) есть условие самовозбуждения. Оно будет выполнено, если:

1. обратная связь положительна - коэффициент взаимоиндукции M имеет такой знак, что сдвиг фазы между напряжениями коллектор-эмиттер и база-эмиттер равен 180° ($r_- < 0$);
2. обратная связь достаточно глубокая - энергия, вносимая в контур, превышает энергию потерь ($|r_-| > r + r_{\text{вн}}$). Частота генерации $\omega_r \simeq \omega_0$

Если сопротивление коллекторного перехода $r_k^* \gg R$ - резонансного сопротивления, то условие самовозбуждения будет иметь более простой вид:

$$\frac{S_0 M}{r C} > 1 \quad (13)$$

Тогда вместо уравнения (9) получаем линейное дифференциальное уравнение с постоянными коэффициентами

Перепишем левую часть (13) в ином виде:

$$\frac{S_0 M}{r C} = S_0 \frac{1}{r} \frac{L}{C} \frac{M}{L} = (S_0 R)n = K_1 K_2,$$

где K_1 - коэффициент усиления резонансного усилителя; $n = K_2$ - коэффициент передачи трансформатора $L \div L_{\text{cb}}$

Очевидно, что (13) совпадает с условием (1).

Нарастание колебаний происходит за время $t_{\text{уст}} \gg 2\pi/\omega_0$. Поэтому генерируемое напряжение почти синусоидально в каждый из текущих моментов времени t от начала генерации до ее установления, т.к. амплитуда и фаза колебаний являются медленными функциями времени. С учетом зависимости параметров транзистора от амплитуды в соответствии с квазилинейным методом S_0 нужно заменить на S_{cp} , а r_k^* на R'_i . Тогда вместо (9) будем иметь уравнение

$$\frac{d^2 U_k}{dt^2} - 2\alpha_{\text{cp}} \frac{d U_k}{dt} + \omega_0^2 U_k = 0 \quad (14)$$

где

$$2\alpha_{\text{cp}} = \frac{1}{L} \left(r + \frac{\rho^2}{R'_i} - \frac{S_{\text{cp}} M}{C} \right) \quad (15)$$

В стационарном режиме $U_k = \text{const}$. Следовательно, постоянны и R'_i и S_{cp} . Форма напряжения на контуре синусоидальна, что можно представить как результат решения уравнения для гармонического осциллятора

$$\frac{d^2 U_k}{dt^2} + \omega_0^2 U_k = 0 \quad (16)$$

Уравнения (14) переходит в (16), если $\alpha_{\text{cp}} = 0$, или

$$\frac{S_{\text{cp}} M}{r C} = 1 + \frac{R}{R'_i}$$

Полученное равенство определяет амплитуду стационарных колебаний и называется условием баланса амплитуд. Смысл его в том, что в стационарном режиме вносимая в контур энергия равна энергии потерь. Вносимая энергия характеризуется средним добавочным сопротивлением $r_-^{\text{cp}} = -S_{\text{cp}} M/C$, а энергия потерь - суммой $r + r_{\text{вн}1}^{\text{cp}} = r + \rho^2/R'_i$. В установившемся режиме $|r_-^{\text{cp}}| = r + r_{\text{вн}1}^{\text{cp}}$.

Если реакция коллекторного напряжения незначительна $R'_i \gg R$, то условием баланса амплитуд будет

$$\frac{S_{\text{cp}} M}{Cr} = 1 \quad (17)$$

Отметим, что поскольку величина $S_{\text{ср}}R$ является коэффициентом усиления по первой гармонике K_1 нелинейного резонансного усилителя, то (17) можно записать в виде

$$K_1 K_2 = 1$$

что совпадает с (7).

Из соотношения (17), используя экспериментальную зависимость $S_{\text{ср}}$ от амплитуды колебания на базе транзистора (см.рис.5), можно найти стационарную амплитуду этого колебания.

Значение стационарной амплитуды колебаний можно найти и с помощью колебательной характеристики. Действительно, с учетом (4) условие $K_1 K_2 = 1$ равносильно соотношению

$$\frac{I_1(U_6)}{U_6} R K_2 = 1$$

или

$$I_1(U_6) = U_6 \frac{1}{R K_2} \quad (18)$$

Используя экспериментальные зависимости (см.рисб) и графически отыскивая решение уравнения (18) относительно U_6 , получим искомое значение стационарной амплитуды.

7. Описание лабораторного макета

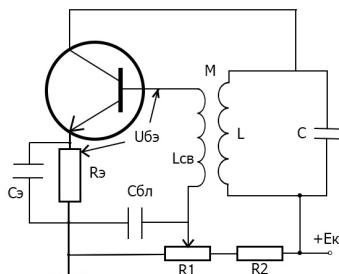


Рис. 14

Обычно автогенератор питают не от двух источников, как это изображено на рис.2, а от одного. Поэтому экспериментально в данной лабораторной работе будет исследоваться генератор, выполненный по схеме, изображенной на рис.14. В качестве усилительного элемента используется кремниевый $n-p-n$ транзистор КТ306 Б. Его начальный режим но постоянному току обеспечивается резисторами R_g , R_1 и R_2 . Напряжение, снимаемое с R_1 может плавно изменяться, что позволяет

изменять начальное напряжение смещения на базе $E_{\text{см}}$ (по отношению к эмиттеру). Емкость $C_{6\text{л}}$ - блокировочная и служит для того, чтобы отфильтровать переменную составляющую напряжения, снимаемого с потенциометра R_1 . Сопротивление R_3 - элемент термостабилизации начальной рабочей точки. Емкость C_3 отфильтровывает переменную составляющую, напряжения на R_3 , если $1/\omega_0 C_3 \ll R_3$, и обеспечивает таким образом "заземление" эмиттера по переменному току. В результате транзистор оказывается включенным по схеме с общим эмиттером.

Помимо этого цепочка $R_3 C_3$ используется для получения дополнительного напряжения смещения, зависящего от уровня генерируемых колебаний. В начальной стадии генерации, когда транзистор еще не вошел в нелинейный режим работы $t \ll t_{\text{уст}}$, смещение на базе $E_{\text{см}}$ будет определяться положением движка потенциометра R_1 . По мере роста колебаний ток эмиттера приобретает форму импульсов с углом отсечки θ , зависящим от уровня напряжения U_6 . Причем импульсы тока эмиттера при попадании транзистора в режим насыщения не будут иметь провалов, характерных для тока коллектора. Это связано с тем, что прямое (отпирающее) напряжение на коллекторном переходе уменьшает лишь ток коллектора, в то время как эмиттерный переход как был так и остается в режиме инжекции носителей. Поэтому мы можем считать, что ток эмиттера в стационарном режиме имеет форму импульсов, изображенных на рис.15 с углом отсечки θ . Его постоянная составляющая равна $I_{\text{эо}}$. Протекая через сопротивление R_3 она создает на нем дополнительное падение напряжения: $U_{\text{доп}} = I_{\text{эо}} R_3$, величина которого зависит от амплитуды напряжения на базе U_6 . Чем больше U_6 , тем больше величина $I_{\text{эо}}$ и тем большее значение $U_{\text{доп}}$. Емкость C_3 отфильтровывает переменную составляющую, т.к. ее импеданс $1/\omega_0 C_3 \ll R_3$.

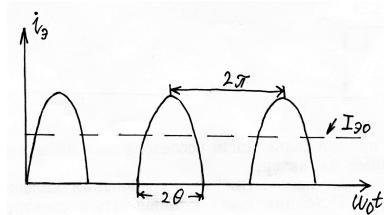


Рис. 15

Результирующее постоянное напряжение между базой и эмиттером $U_{6\text{э}} = E_{\text{см}} - U_{\text{доп}}$, где $E_{\text{см}}$ - начальное напряжение смещения между базой и эмиттером, заданное с помощью делителя $R_1 : R_2$. Таким образом, рабочая точка транзистора будет смещаться в сторону меньших напряжений на базе, т.е. в область меньших углов отсечки. Это, во-

первых, дает возможность работать транзистору в более выгодном энергетическом режиме, т.к. уменьшается постоянная составляющая тока коллектора и, следовательно, мощность источника питания, рассеиваемая на коллекторном переходе.

Во-вторых, уменьшается влияние транзистора на колебательный контур и тем самым повышается стабильность частоты автогенератора.

8. Задание

1. Ознакомиться со схемой лабораторного макета генератора (см.Приложение) и измерительными приборами.
2. Измерить частоту генерируемых колебаний, для чего
 - (a) Переключатель "генератор-усилитель"поставить в положение "генератор";
 - (b) Включить емкость в цепи эмиттера;
 - (c) При минимальной связи установить на переходе база-эмиттер транзистора максимальное напряжение смещения $E_{cm} = 0.7B$. Отсчет E_{cm} производится по стрелочному индикатору на передней панели макета. Напряжение источника питания на коллекторе $E_k = 9B$ и в процессе выполнения работы не изменяется;
 - (d) Увеличивая связь, добиться возбуждения генератора. Наличие автоколебаний регистрируется с помощью осциллографа и вольтметра, подключаемых соответственно к гнездам Γ_4 и Γ_2 ;
 - (e) Отключив осциллограф, подключить к гнезду Γ_4 частотомер и измерить частоту автоколебаний при двух значениях емкости контура. Отключить дополнительную емкость от контура генератора.
3. Снять зависимость амплитуды выходного напряжения от величины обратной связи для двух значений напряжения смещения E_{cm1} и E_{cm2} ; E_{cm1} соответствует положению начальной рабочей точки на участке с максимальной крутизной, а E_{cm2} - вблизи напряжения отсечки.

(a) Напряжение смещения максимальное.

- i. К гнезду Γ_2 подключить вольтметр, а к гнезду Γ_3 - осциллограф.
- ii. Установить максимальное напряжение E_{cm} .
- iii. Увеличивая и уменьшая коэффициент взаимоиндукции и между индуктивностью контура и индуктивностью связи, снять зависимости амплитуды напряжения на контуре $U_K = U_K(M)$ и постоянного напряжения между базой и эмиттером $U_{B\bar{E}} = U_{B\bar{E}}(M)$ от величины M .
- iv. Зафиксировать характерные осцилограммы импульсов тока коллектора с указанием соответствующих им величин M .
- v. Повторить эти измерения при отключенной емкости в цепи эмиттера.

(b) Напряжение смещения $E_{cm} = 0$.

- i. Установить напряжение смещения $E_{cm} = 0$.
- ii. Установить максимальную обратную связь.
- iii. Включить емкость в цепи эмиттера.
- iv. Плавно увеличивая E_{cm} , добиться возбуждения генератора. Изменяя связь, убедиться в наличии гистерезисной петли в зависимостях $U_K = U_K(M)$.
- v. Уменьшая и увеличивая M , снять зависимости $U_K = U_K(M)$ и $U_{B\bar{E}} = U_{B\bar{E}}(M)$.
- vi. Характерные осцилограммы импульсов тока зарисовать с указанием M , при которых они получены.

4. Снять колебательные характеристики при напряжениях смещения E_{cm1} и E_{cm2} .

(a) Напряжение смещения $E_{cm} = 0$.

- i. Включить емкость в цепи эмиттера.
- ii. Переключатель "генератор-усилитель" поставить в положение "усилитель".

- iii. К гнезду Γ_1 подключить внешний генератор синусоидальных колебаний.
- iv. Частоту внешнего генератора подобрать такой, чтобы контур был настроен на резонанс. Для этого установить $U_{\text{ВХ}} \approx 0.05V$. Изменяя частоту внешнего генератора добиться максимального отклонения стрелки вольтметра и максимальной амплитуды изображения на экране осциллографа, подключенного к гнезду Γ_4 .
- v. Изменяя $U_{\text{ВХ}}$ от 0.01 до 0.3 В, снять зависимости $U_K = U_K(M)$ и $U_{\text{БЭ}} = U_{\text{БЭ}}(U_{\text{ВХ}})$. С помощью подключенного к гнезду Γ_3 осциллографа зафиксировать характерные осциллограммы тока коллектора и изменения в его форме с указанием соответствующих им значениях напряжения $U_{\text{ВХ}}$.

Для исключения погрешностей рекомендуется проводить измерения при одном положении переключателя уровня выходного сигнала внешнего генератора - 0.3 В.

(b) Напряжение смещения $E_{\text{см2}}$.

- i. Не изменяя частоты внешнего генератора, установить $E_{\text{см}} = E_{\text{см2}}$. Для этого - переключатель "генератор-усилитель" поставить в положение "генератор";
 - выполнить пункты i-iv раздела b задания 3 при включенной емкости C_s ;
 - установить переключатель "генератор-усилитель" вновь в положение "усилитель";
- ii. Изменяя $U_{\text{ВХ}}$ от 0.01 до 0.3 В, снять зависимости $U_K = U_K(U_{\text{ВХ}})$ и $U_{\text{БЭ}} = U_{\text{БЭ}}(U_{\text{ВХ}})$. Зафиксировать характерные осциллограммы тока коллектора.

5. Снять зависимость напряжения на контуре от частоты подаваемого на усилитель напряжения

(a) $E_{\text{см}} = E_{\text{см2}}$.

(b) Переключатель "генератор-усилитель" поставить в положение "усилитель".

- (с) Изменяя частоту входного напряжения f в пределах от 20 кГц до значения f , несколько превышающего частоту генерации, измерить зависимость $U_K = U_K(f)$.
- (д) Форму колебаний на выходе наблюдать с помощью осциллографа, подключенного к гнезду Γ_4 .

9. Контрольные вопросы

1. Дать определение следующим понятиям:
 - комплексный коэффициент передачи линейного четырёхполюсника;
 - амплитудно-частотная и фазо-частотная характеристики четырехполюсника;
 - крутизна вольт-амперной характеристики транзистора;
 - средняя крутизна резонансного усилительного каскада;
 - колебательная характеристика такого каскада.
2. Как зависит средняя крутизна от смещения и от амплитуды входного синусоидального колебания?
3. Как изменяется вид колебательной характеристики при изменении смещения?
4. Как измерить колебательную характеристику?
5. В чем заключаются условия самовозбуждения автогенератора?
6. Чем определяется амплитуда стационарных колебаний автогенератора?
7. При каких условиях колебания автогенератора приобретают стационарный характер?
8. Какова форма коллекторного тока в стационарном режиме автогенератора?
9. В чем заключается условие стационарности автогенератора?

10. Может ли быть стационарное состояние автогенератора неустойчивым?
11. Объяснить суть различия между мягким и жестким возбуждением автогенератора.

10. Приложение

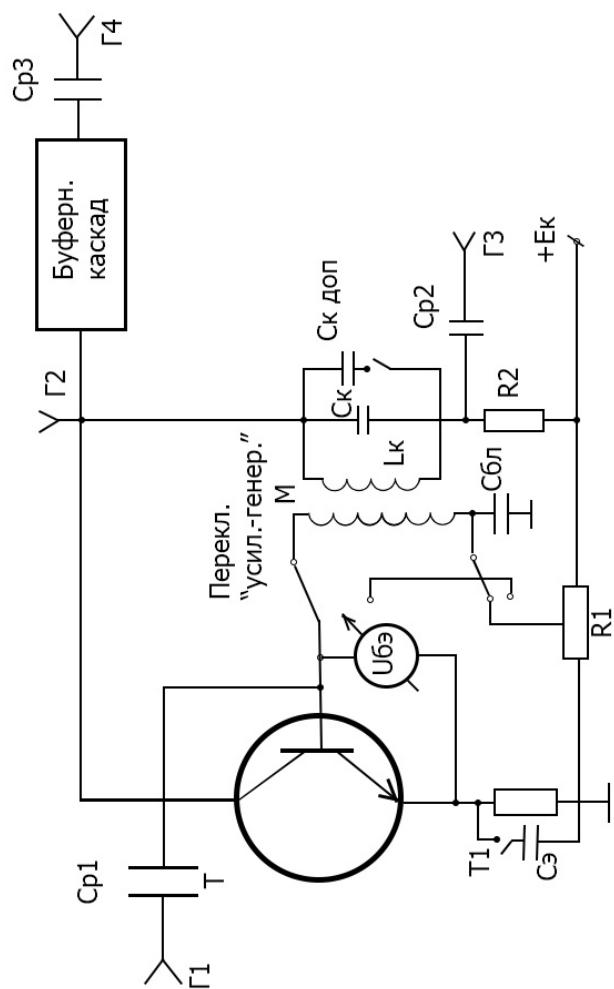


Рис. 16

11. Литература

1. Баскаков С.И. Радиотехнические цепи и сигналы.-М.: Высшая школа, 1983.
2. Гоноровский И.С. Радиотехнические цепи и сигналы.-М.: Сов.радио, 1986.
3. Основы теории колебаний. Под ред. Мигулина В.В.-М: Наука, 1976.