

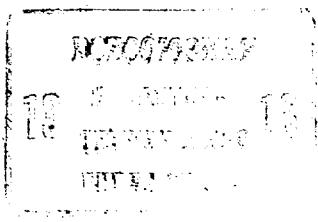


СОЮЗ СОВЕТСКИХ  
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ  
РЕСПУБЛИК

(19) SU (11) 1171724 A

(51)4 G 01 R 23/20

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР  
ПО ДЕЛАМ ИЗОБРЕТЕНИЙ И ОТКРЫТИЙ



## ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

- (21) 3664499/24-21  
(22) 16.11.83  
(46) 07.08.85. Бюл. № 29  
(72) И.И. Забеньков, В.К. Крайко,  
Э.Г. Попов и Н.И. Шатило  
(71) Минский радиотехнический институт  
(53) 621.317(088.8)  
(56) Техника средств связи. Сер. ТРПА;  
1978, № 3, с. 24.  
Нелинейные искажения в приемно-уси-  
лительных устройствах. - Материалы  
1 Всесоюзного симпозиума, 1977, с. 248.  
  
(54)(57) УСТРОЙСТВО ДЛЯ ИЗМЕРЕНИЯ  
НЕЛИНЕЙНЫХ ИСКАЖЕНИЙ РАДИОПРИЕМНИ-  
КОВ, содержащее индикатор и последо-  
вательно соединенные источник сиг-  
нала и исследуемый радиоприемник,  
отличающееся тем, что, с  
целью повышения точности, в него  
введены два синхронных фильтра, два  
детектора, два сумматора, сравнива-  
ющий блок, источник опорного нап-  
ряжения, регулируемый усилитель, а  
также последовательно соединенные

блок формирования опорных сигналов, блок синхронных детекторов, блок масштабных преобразователей и коммутатор, выход которого соединен с индикатором, при этом два выхода сигналов модуляции источника сигнала соединены с входами блока формирования опорных сигналов и через последовательно соединенные соответствующие синхронный фильтр и детектор - с первым и вторым входами первого сумматора, к выходу которого подключен сравнивающий блок, второй вход которого соединен с источником опорного напряжения, а выход - с управляющим входом регулируемого усилителя, к выходу которого подключен информационный вход блока синхронных детекто-ров, другой вход регулируемого уси-лителя соединен с вторыми входами синхронных фильтров и выходом вто-го сумматора, входы которого подклю-чены к выходу исследуемого радиопри-емника и к выходам синхронных фильт-ров соответственно.

69  
SU 1171724 A

Изобретение относится к радиоизмерительной технике и может быть использовано для измерения нелинейных искажений в радиоприемниках с амплитудной частотной модуляцией.

Цель изобретения - повышение точности измерений нелинейных искажений приемников.

На чертеже изображена блок-схема предлагаемого устройства.

Устройство для измерения нелинейных искажений радиоприемников содержит источник 1 сигнала в виде двух модулирующих генераторов 2, соединенных с высокочастотными генераторами 3 и 4, смеситель 5 (не показан), последовательно соединенные блок 6 формирования опорных сигналов блок 7 синхронных детекторов, блок 8 масштабных преобразователей, коммутатор 9, индикатор 10, а также смеситель 11, радиоприемник 12, сумматор 13, регулируемый усилитель 14, синхронные фильтры 15 и 16, детекторы 17 и 18, сумматор 19, блок 20 сравнения, источник 21 опорного напряжения. При этом источник 1 сигнала, исследуемый радиоприемник 12, сумматор 13, усилитель 14, блок 7 синхронных фильтров соединены последовательно. Выходы двух модулирующих генераторов 2 источника сигнала соединены с входами блока 6 формирования опорных сигналов и через последовательно соединенные синхронный фильтр 15(16) и детектор 17(18) - с входом первого сумматора 19, к выходу которого подключен блок 20 сравнения, второй вход которого соединен с источником 21 опорного напряжения а выход - с управляющим входом регулируемого усилителя 14, другой вход которого соединен с вторыми входами синхронных фильтров 15 и 16, выходы которых соединены с входами второго сумматора.

Устройство работает следующим образом.

Два сигнала  $f_1$  и  $f_2$  с выходов высокочастотных генераторов 3 и 4 преобразуются в смесителе 11 в сигнал с частотой  $f_1 - f_2$ , который имеет, например, частотную модуляцию с двумя низкочастотными сигналами  $F_1$  и  $F_2$  и используется в качестве испытательного для контролируемого радиоприемника 12. Нелинейность

тракта радиоприемника 12 приводит к возникновению комбинационных составляющих вида  $mF_1 \pm nF_2$  на его выходе. Уровень комбинационных составляющих в высококлассных радиоприемниках мал и составляет 60 дБ и менее относительно сигналов с частотами  $F_1$  и  $F_2$ . Чтобы исключить возникновение дополнительных комбинационных составляющих между сигналами  $F_1$  и  $F_2$  в регулируемом усилителе 14, искажающих результат измерений, в устройстве предусмотрена режекция сигналов с частотами  $F_1$  и  $F_2$ . Синхронные фильтры 15 и 16 из сигналов на выходе сумматора 13 выделяют сигналы с частотами  $F_1$  и  $F_2$ , усиливают их, инвертируют и подают на другие входы сумматора 13.

Во втором сумматоре 13 сигналы с выходов контролируемого радиоприемника 12 и синхронных фильтров 15 и 16 суммируются и на выходе сумматора появляются сигналы только комбинационных составляющих и неподавленные остатки сигналов частот  $F_1$  и  $F_2$ , которые соизмеримы с уровнем комбинационных составляющих. Режекция сигналов с частотами  $F_1$  и  $F_2$  резко ослабляет требования к динамическому диапазону регулируемого усилителя 14 и блока 7 синхронных детекторов и повышает точность измерений.

Сигнал с выхода второго сумматора 13 через регулируемый усилитель 14 поступает на информационный вход блока 7 синхронных детекторов. На управляющие входы этого блока поступают опорные сигналы с частотами  $F_1 + F_2$ ;  $2F_1 + F_2$ ;  $3F_1 + F_2$ ; ...  $mF_1 \pm nF_2$  с выходов блока 6 формирования опорных сигналов. Указанные сигналы формируются в блоке 6 формирования опорных сигналов из сигналов с частотами  $F_1$  и  $F_2$ .

Блок 7 синхронных детекторов из сложного сигнала, поступающего на его вход, выделяет спектральные составляющие, совпадающие по частоте с управляющими сигналами, и преобразует их в постоянное напряжение. Таким образом, на выходе блока 7 синхронных детекторов появляются постоянные напряжения, пропорциональные уровню комбинационных составля-

юших на выходе контролируемого радиоприемника 12.

Для определения коэффициента гармоник необходимо осуществить нормировку комбинационных составляющих относительно суммы сигналов  $U_{F_1} + U_{F_2}$ . Здесь  $U_{F_1}$  и  $U_{F_2}$  уровни сигналов с частотами  $F_1$  и  $F_2$  на выходе контролируемого радиоприемника 12. Указанную нормировку в предлагаемом устройстве осуществляет цепь, состоящая из детекторов 17 и 18, первого сумматора 19, сравнивающего блока 20, источника 21 опорного напряжения и регулируемого усилителя 14. Сигналы с выходов синхронных фильтров 15 и 16, равные сигналам с частотами  $F_1$  и  $F_2$  на выходе контролируемого радиоприемника 12, детектируются детекторами 17 и 18 и суммируются в первом сумматоре 19. Напряжение на выходе сумматора 19 при этом равно

$$U_{19} = K (U_{F_1} + U_{F_2}),$$

где  $U_{F_1}$ ,  $U_{F_2}$  - напряжение сигналов  $F_1$ ,  $F_2$  на выходе контролируемого радиоприемника;

$K$  - коэффициент пропорциональности.

Сигналы с выходов первого сумматора 19 и источника 21 опорного напряжения поступают на входы сравнивающего блока 20, выходной сигнал которого управляет коэффициентом передачи регулируемого усилителя 14.

Выходное напряжение  $U_{20}$  блока 20 сравнения зависит от соотношения сигналов на его входах

$$U_{20} = K_{20} \frac{U_{21}}{U_{19}} = \frac{K_{20}}{K} (U_{F_1} + U_{F_2}),$$

где  $K_{20}$  и  $U_{21}$  - коэффициент передачи сравнивающего блока 20 и напряжение на выходе источника 21 опорного напряжения (далее по тексту используются аналогичные обозначения, причем индекс соответствует номеру блока).

В регулируемом усилителе 14 коэффициент передачи прямо пропорционален величине напряжения на управляющем входе

$$K_{14} = \frac{U_{\text{вых}}}{U_{\text{вх}}} = a U_{20} = \frac{a K_{20} U_{21}}{K (U_{F_1} + U_{F_2})},$$

где  $a$  - коэффициент пропорциональности.

Постоянные напряжения на выходах блока 7 синхронных детекторов равны

$$U_7 = \frac{a' K_{20} U_{21} K_7}{K} \cdot \frac{U_{mF_1 + nF_2}}{U_{F_1} + U_{F_2}},$$

где  $U_{mF_1 + nF_2}$  - напряжение спектральной составляющей с частотой  $mF_1 + nF_2$  на выходе контролируемого радиоприемника 12.

Для определения коэффициентов гармоник 2-5 порядков достаточно измерить комбинационные составляющие с частотами

$$F_1 + F_2; 2F_1 + F_2; 3F_1 + F_2; 4F_1 + F_2.$$

$$K_{F_2} = 2 \frac{U_{F_1} + U_{F_2}}{U_{F_1} + U_{F_2}};$$

$$K_{F_3} = \frac{8}{3} \frac{U_{2F_1 + F_2}}{U_{F_1} + U_{F_2}};$$

$$K_{F_4} = 4 \frac{U_{3F_1 + F_2}}{U_{F_1} + U_{F_2}};$$

$$K_{F_5} = \frac{32}{5} \frac{U_{4F_1 + F_2}}{U_{F_1} + U_{F_2}},$$

где  $U_{F_1 + F_2}$ ;  $U_{2F_1 + F_2}$ ,  $U_{3F_1 + F_2}$ ,  $U_{4F_1 + F_2}$  - напряжение комбинационных составляющих с частотами  $F_1 + F_2$ ,  $2F_1 + F_2$ ,  $3F_1 + F_2$ ,  $4F_1 + F_2$ , соответственно.

При реализации в блоке 8 масштабных преобразователей коэффициентов передачи  $2; \frac{8}{3}; \sqrt{\frac{32}{5}}$  для напряжений с соответствующими выходами блока 7 синхронных детекторов на выходах блока 8 получают постоянные напряжения, пропорциональные коэффициентам гармоник 2-5 порядков.

Непосредственное измерение суммарного коэффициента гармоник в соответствии с формулой

$$K_r = \sqrt{K_{F_2}^2 + K_{F_3}^2 + K_{F_4}^2 + K_{F_5}^2}$$

в предлагаемом устройстве обеспечивается при помощи коммутатора 9 и индикатора 10, в качестве которого необходимо использовать вольтметр среднеквадратических эффективных значений.

Коммутатор 9 поочередно подключает выходы блока 8 масштабных преобразователей к выходу индикатора 10. Среднеквадратическое значение сигнала на выходе коммутатора 9 при этом равно

$$U = \sqrt{\frac{1}{T} \left( \sum_{i=1}^P \int_{t_i}^{t_i + \frac{T}{P}} U_i^2 dt \right)},$$

где  $T$  - период работы коммутатора;  
 $P$  - количество коммутируемых выходов блока 8 масштабных преобразователей;

$U_i$  - постоянное напряжение на  $i$ -м выходе блока 8;

$t_i$  - момент времени, в который  $i$ -й выход блока 8 подключается к входу индикатора.

Так как сигнал  $U_i$  постоянен в интервале от  $t_i$  до

$$t_i + \frac{T}{P}, \text{ то}$$

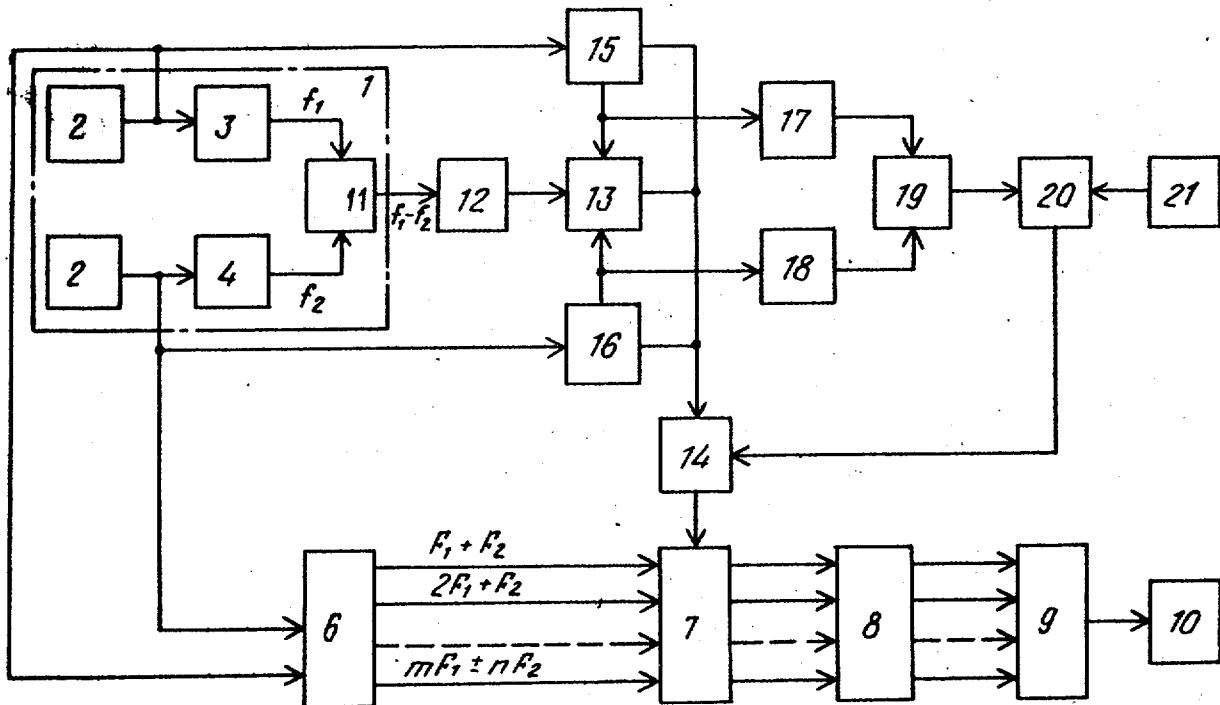
$$U = \sqrt{\frac{1}{T} \left( \sum_{i=1}^P U_i^2 + \frac{T}{P} \right)} = \frac{1}{\sqrt{P}} \cdot \sqrt{U_1^2 + U_2^2 + \dots + U_P^2}$$

Таким образом, среднеквадратическое значение сигнала на выходе ком-

мутатора 9, регистрируемое индикатором 10, пропорционально коэффициенту гармоник.

5 Автоматизация измерений нелинейных искажений предлагаемым устройством позволяет повысить производительность труда в 50-100 раз по 10 сравнению с известным устройством.

Синхронные методы обработки сигналов позволяют измерять сигналы, лежащие ниже уровня шумов на 10-20 дБ, с погрешностью 5-10%. В радиоприемниках высших классов соотношение сигнал/шум на выходе 70-80 дБ. При этом предлагаемое устройство позволяет измерять 20 комбинационные составляющие на уровне  $-(80-10)$  дБ относительно основных сигналов с указанной погрешностью.



Составитель В.Новоселов

Редактор А.Шишкина Техред Т.Фанта

Корректор М.Демчик

Заказ 4856/37

Тираж 748

Подписьное

ВНИИПП Государственного комитета СССР

по делам изобретений и открытий

113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Филиал ППП "Патент", г. Ужгород, ул. Проектная, 4