



СОЮЗ СОВЕТСКИХ
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ
РЕСПУБЛИК

(19) SU (III) 1552980

A 1

(51) 5 Н 03 Н 9/145

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ
ПО ИЗОБРЕТЕНИЯМ И ОТКРЫТИЯМ
ПРИ ГННТ СССР

ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ

К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

(21) 4190106/40-22

(22) 04.02.87

(72) С.Н. Кондратьев, В.С. Орлов,
Д.В. Карпеев, С.В. Киселев
и В.В. Прапорщиков

(53) 621.372.54:621.377.22 (088.8)

(56) Заявка Великобритании № 2047034,
кл. Н 03 Н 9/145, 1980.

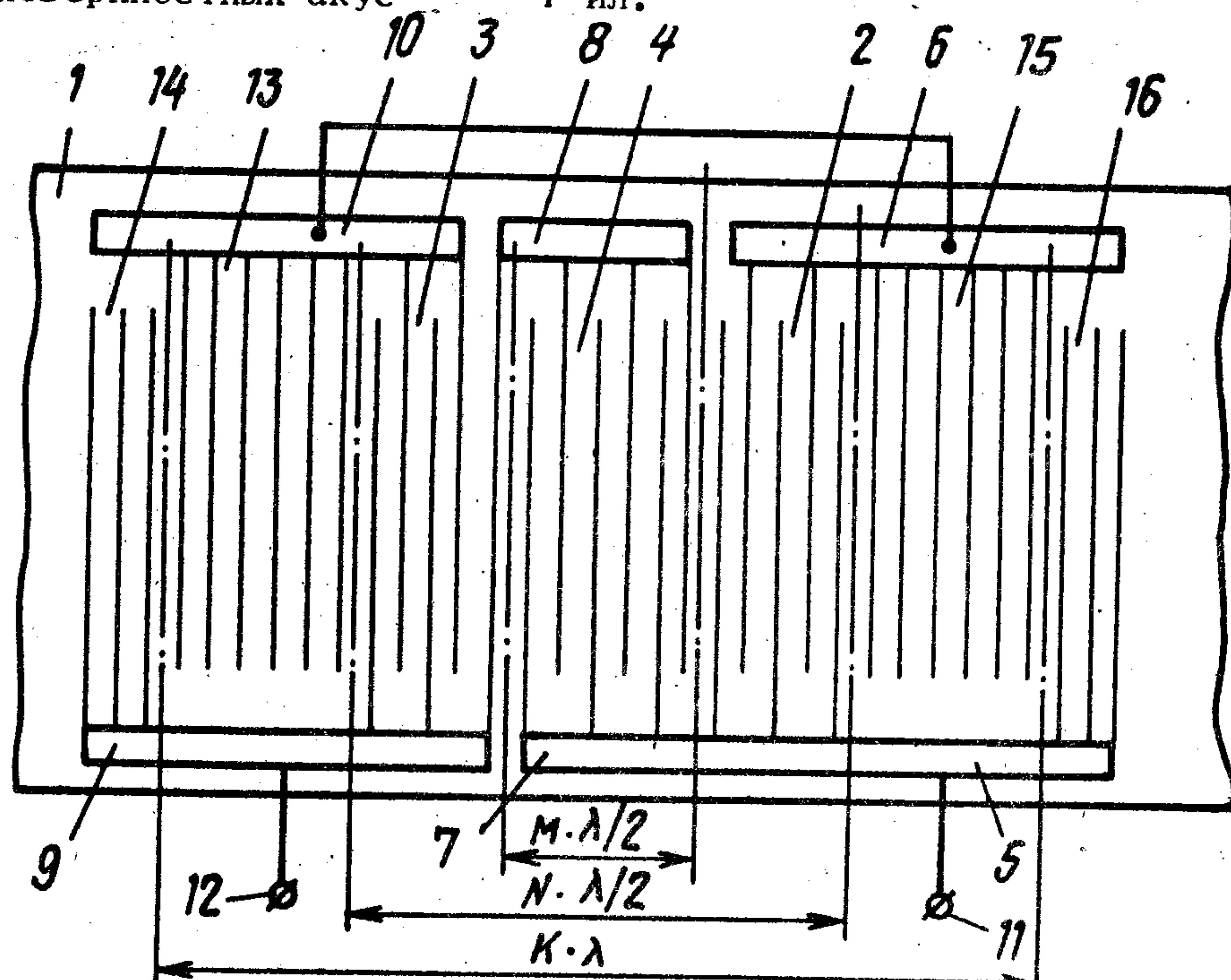
Авторское свидетельство СССР
№ 1501869, кл. Н 03 Н 9/145,
19.02.86.

(54) ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЬ ПОВЕРХНОСТНЫХ
АКУСТИЧЕСКИХ ВОЛН

(57) Изобретение относится к радио-
электронике. Целью изобретения яв-
ляется повышение избирательности
за счет улучшения прямоугольности
амплитудно-частотной характеристики
преобразователя поверхностных акус-

тических волн (ПАВ). Преобразова-
тель ПАВ содержит пьезоэлектрическую
подложку 1, на рабочей поверхности
которой расположен секционированный
встречно-штыревой преобразователь
(ВШП). Первая 2 и вторая 3 боковые
секции ВШП электрически соединены с
центральной секцией 4 и размещены
симметрично относительно нее. В бо-
ковые секции ВШП введены четыре до-
полнительных группы однофазных элек-
тродов. Число электродов в дополни-
тельных группах однофазных электро-
дов выбирается в зависимости от чис-
ла электродов в центральной секции
ВШП. Преобразователь ПАВ может ис-
пользоваться в малогабаритных теле-
визионных фильтрах с целью улучшения
избирательности на соседних каналах.

1 ил.



Изобретение относится к радиоэлектронике и может быть использовано в системах связи, телевидения, в устройствах частотной селекции.

Целью изобретения является повышение избирательности за счет улучшения прямоугольности амплитудно-частотной характеристики (АЧХ).

На чертеже изображен предлагаемый преобразователь поверхностных акустических волн (ПАВ).

Преобразователь ПАВ содержит пьезоэлектрическую подложку 1 с расположенным на ее рабочей поверхности, секционированным встречно-штыревым преобразователем (ВШП), первая 2 и вторая 3 боковые секции которого электрически соединены с центральной секцией 4 и размещены симметрично относительно нее; шесть суммирующих шин, первая 5 и вторая 6 из которых соединены с однофазными электродами первой боковой секции 2, третья 7 и четвертая 8 - с однофазными электродами центральной части 4, пятая 9 и шестая 10 - с однофазными электродами второй боковой секции 3, причем вторая суммирующая шина 6 соединена с шестой суммирующей шиной 10, первую 11 и вторую 12 входные клеммы, соединенные с первой 5 и пятой 9 суммирующими шинами. В первую 2 и вторую 3 боковые секции ВШП введены соответственно первая 13 и вторая 14, третья 15 и четвертая 16 дополнительные группы однофазных электродов (ОФЭ). Длина центральной секции 4 вдвое меньше длины ПАВ, расстояние между первой 13 и третьей 15 дополнительными группами ОФЭ вдвое меньше длины волны ПАВ, а расстояние между второй 14 и четвертой 16 дополнительными группами ОФЭ вдвое меньше длины ПАВ. Число электродов в первой 13 и третьей 15 дополнительных группах ОФЭ выбрано из выражения

$$\frac{5}{7} \leq \frac{P_{1,3}}{M_4} \leq \frac{7}{7},$$

где $P_{1,3}$ - число электродов в первой и третьей дополнительных группах ОФЭ;

M_4 - число электродов в центральной секции ВШП, а число электродов во второй 14 и четвертой 16 дополнительных группах ОФЭ выбрано из выражения

$$\frac{2}{7} \leq \frac{P_{2,4}}{M_4} \leq \frac{4}{7},$$

где $P_{2,4}$ - число электродов во второй и четвертой дополнительных группах ОФЭ.

Первая 13 и вторая 14 дополнительные группы ОФЭ соединены соответственно с второй 6 и первой 5 суммирующими шинами, а третья 15 и четвертая 16 дополнительные группы ОФЭ - соответственно с шестой 10 и пятой 9 суммирующими шинами.

Преобразователь ПАВ работает следующим образом. При подаче электрического сигнала на первую 11 и вторую 12 входные клеммы первая 2 и вторая 3 боковые секции ВШП и его центральная секция 4 излучают ПАВ, распространяющуюся по поверхности пьезоэлектрической подложки 1. Указанные секции ВШП образуют для входного электрического сигнала емкостной делитель. Коэффициент деления делителя обратно пропорционален отношению статических емкостей C_s центральной 4 и C_{g_1} , C_{g_2} первой 2 и второй 3 боковых секций ВШП. При идентичных боковых секциях $C_{g_1} = C_{g_2} = C_g$. В свою очередь, емкости делителя пропорциональны числу электродов в центральной и каждой из боковых секций и зависят от числа электродов в дополнительных группах ОФЭ.

Благодаря симметричному расположению боковых секций 2,3, выбору протяженности центральной секции 4, кратной целому числу полуволн ПАВ, и расстояния между первой 13 и третьей 15 группами ОФЭ, также кратного целому числу полуволн, ПАВ, излучаемые всеми секциями 2-4 ВШП, складываются в фазе. Поэтому вклад каждой секции 2-4 ВШП в суммарную амплитуду ПАВ, излучаемых преобразователем ПАВ, определяется числом электродов в них. Поскольку расстояние между второй 14 и четвертой 16 группами ОФЭ выбрано кратным целому числу длин ПАВ, а две эффективные секции ВШП, образованные перекрывающимися группами ОФЭ, соответственно 13 и 14, 15 и 16, включены по отношению к центральной 4 и боковым 2, 3 секциям ВШП в противофазе, то и ПАВ, излучаемые этими эффективными секциями, также складываются в противофазе с основным акустическим сиг-

налом. При этом вклад источников ПАВ, соответствующий эффективным секциям, пропорционален величине перекрытия электродов групп ОФЭ 13 и 14, а также 15 и 16, соединенных с разнополярными суммирующими шинами, и отношением числа электродов в каждой из групп ОФЭ к числу электродов в центральной секции, и подбирается эмпирически, исходя из распределения зарядов в каждой из групп ОФЭ.

В результате импульсную характеристику преобразователя ПАВ в целом можно представить в виде алгебраической суммы импульсных характеристик.

$$h(t) = a_1 h_1(t) + a_2 h_2(t) - a_3 h_3(t),$$

где $h_1(t)$ - импульсная характеристика центральной секции протяженностью

$$T_1 \approx M \cdot \frac{\lambda}{2} \cdot \frac{1}{v} \quad (v - \text{скорость ПАВ});$$

$h_2(t)$ - импульсная характеристика центральной и двух боковых секций протяженностью $T_2 \approx N \frac{\lambda}{2} \cdot \frac{1}{v}$;

$h_3(t)$ - импульсная характеристика с учетом групп ОФЭ протяженностью $T_3 \approx K \cdot \lambda \times \frac{1}{v}$;

$K=2, 4, 6, \dots$ - любое кратное число;

$$a_1 \sim M_{\text{ц}} =$$

$$= M;$$

$$a_2 \sim 2N_{\text{бок}} +$$

$$+ M_{\text{ц}} = N;$$

$$a_3 \sim 2B$$

- весовые коэффициенты импульсных характеристик, определяемые числом электродов M в центральной и боковых секциях, а также относительной величиной $B \approx 1,3$ заряда на единичной паре перекрывающихся электродов в эффективных секциях на краях групп ОФЭ 13, 14 и 15, 16 с учетом числа электродов в этих группах.

Все величины весовых коэффициентов a_1, a_2, a_3 и число электродов N, M, P_1, P_2 подбираются эмпирически.

Соответственно АЧХ преобразователя ПАВ будет равна

$$\begin{aligned} A(\omega) &= a_1 A_1(\omega) + a_2 A_2(\omega) - a_3 A_3(\omega) = \\ &= N \frac{\sin(E \cdot N)}{\sin E} + M \frac{\sin(EM)}{\sin E} - \\ &- 2B \cos(C \cdot K), \end{aligned}$$

$$\text{где } E = \pi(f - f_0)/2f_0,$$

$$C = \pi \cdot f/f_0 - \text{емкость.}$$

При эмпирически подобранных соотношениях между числом электродов $M_{\text{ц}}$ в центральной секции 4 и числом электродов P_1 и P_2 , соответственно в первой 13 (третьей 15) и второй 14 (четвертой 16) группах ОФЭ коэффициент, определяемый распределением заряда в группах ОФЭ, $B \approx 1,2-1,3$, а относительный весовой вклад этих групп ОФЭ в импульсную характеристику и, как следствие, в АЧХ преобразователя, составляет $a_3/a_1 + a_2 \approx 0,1-0,2$, что обеспечивает наилучшую прямоугольность АЧХ при уровне первых ее боковых лепестков -(26-28) дБ.

В качестве образцов изготовлены макеты малогабаритных телевизионных фильтров с преобразователем ПАВ. Фильтры содержат широкополосный входной преобразователь с пятью электродами и преобразователь ПАВ, центральная секция которого имеет семь электродов, две боковые секции, каждая с пятью электродами, и по две группы ОФЭ с числом электродов 6 и 3 в каждой из них. Все электроды и ОФЭ расположены с пространственным периодом, равным $\lambda_0/2$. Апертура входного и выходного ВШП выбрана равной 2 мм с целью уменьшения габаритов. Подложка изготовлена из ниобата линия. Коэффициент прямоугольности по уровням -30 дБ и 3 дБ улучшен с 2,8-3,0 до 1,9-2,2, а уровень боковых лепестков уменьшен с -(24-26) дБ до -(28-29) дБ, то есть улучшена избирательность по соседнему каналу.

Преобразователь ПАВ может использоваться в малогабаритных телевизионных фильтрах с целью улучшения избирательности на соседних каналах.

Ф о р м у л а и з о б р е т е н и я

Преобразователь поверхностных акустических волн (ПАВ), на рабочей

грани которого расположен секционированный встречно-штыревой преобразователь (ВШП), первая и вторая боковые секции которого электрически последовательно соединены с центральной 5 секцией и размещены симметрично относительно нее, шесть суммирующих шин, первая и вторая из которых соединены с однофазными электродами первой боковой секции, третья и четвертая - с однофазными электродами 10 центральной секции, пятая и шестая - с однофазными электродами второй боковой секции, причем вторая суммирующая шина соединена с шестой суммирующей шиной, первую и вторую входные клеммы, соединенные с первой и пятой суммирующими шинами соответственно, отличающейся тем, что, с целью повышения избирательности за счет улучшения прямоугольности амплитудно-частотной характеристики, в первую и вторую боковые секции ВШП введены соответственно первая и вторая, третья и четвертая дополнительные группы однофазных 15 электродов (ОФЭ), при этом длина центральной секции кратна половине длины ПАВ, расстояние между первой и третьей дополнительными группами

15

20

25

30

ОФЭ кратно половине длины ПАВ, а расстояние между второй и четвертой дополнительными группами ОФЭ кратно длине ПАВ, причем число электродов в первой и третьей дополнительных группах ОФЭ выбрано из выражения

$$\frac{5}{7} \leq \frac{P_{1,3}}{M_4} \leq \frac{7}{7},$$

где $P_{1,3}$ - число электродов в первой и третьей дополнительных группах ОФЭ; M_4 - число электродов в центральной секции ВШП, а число электродов во второй и четвертой дополнительных группах ОФЭ выбрано из выражения

$$\frac{2}{7} \leq \frac{P_{2,4}}{M_4} \leq \frac{4}{7},$$

где $P_{2,4}$ - число электродов во второй и четвертой дополнительных группах ОФЭ,

при этом первая и вторая дополнительные группы ОФЭ соединены с второй и первой суммирующими шинами соответственно, а третья и четвертая дополнительные группы ОФЭ - с шестой и пятой суммирующими шинами соответственно.

Редактор Г.Бельская

Составитель Л. Орлова
Техред Л.Олийнык

Корректор М. Максимишинец

Заказ 633/ДСП

Тираж 336

Подписьное

ВНИИПИ Государственного комитета по изобретениям и открытиям при ГКНТ СССР
113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Производственно-издательский комбинат "Патент", г.Ужгород, ул. Гагарина, 101