



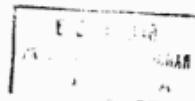
СОЮЗ СОВЕТСКИХ  
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ  
РЕСПУБЛИК

09 SU (II) 1529434 A1

ИЗУ 4 Н 03 К 5/24

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ НОМИТЕТ  
ПО ИЗОБРЕТЕНИЯМ И ОТКРЫТИЯМ  
ПРИ ГНТУ СССР

## ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ Н АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ



(21) 4402589/24-21

(22) 01.04.88

(46) 15.12.89. Бил. № 46

(71) Специальное конструкторское  
технологическое бюро "Модуль" Винницикого  
политехнического института  
и Винницкий политехнический институт

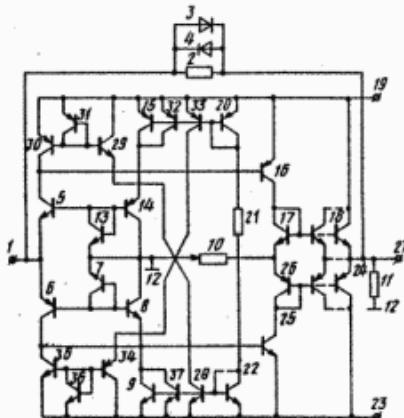
(72) А.Д. Азаров, В.Я. Стейскал,  
Ю.М. Степайко и Л.В. Крупельницкий  
(53) 621.318(088.8)

(56) Авторское свидетельство СССР  
№ 1450098, кл. Н 03 К 5/24, 1987.

(54) ВХОДНОЕ УСТРОЙСТВО СХЕМЫ СРАВНЕНИЯ ТОКОВ

(57) Изобретение относится к импульсной  
технике и может быть использовано  
во в аналогово-цифровых преобразователях

и в цифровых измерительных приборах.  
Целью изобретения является повышенная  
точность сравнения токов. Входное устройство схемы сравнения то-  
ков, содержащее четыре резистора  
2, 10, 21, 11, два входных транзи-  
стора 5, 6, двадцать два транзистора  
7, 8, 9, 13, 14, 15, 16, 17, 20, 22,  
25, 26, 29-37, два выходных транзи-  
стора 18, 24, позволяет обеспечить  
повышение точности в результате  
уменьшения влияния большого входного  
тока, вызванного разбросом коэффи-  
циентов усиления по току транзисто-  
ров различной проводимостью, путем  
перераспределения токов транзисто-  
ров. 1 ил.



09 SU (II) 1529434 A1

Изобретение относится к импульсной технике и может быть использовано в аналогово-цифровых преобразователях и в цифровых измерительных приборах.

Цель изобретения - повышение точности за счет уменьшения влияния большого тока на входе устройства.

На чертеже представлена принципиальная схема входного устройства схемы сравнения токов.

Устройство содержит входную шину 1, к которой подключены первые выводы первого резистора 2 и двух встречных 15 включенных диодов 3 и 4, а также эмиттер первого входного транзистора 5, эмиттер второго входного транзистора 6, база которого соединена с базой и коллектором первого транзистора 7 и с базой второго транзистора 8, эмиттер которого соединен с коллектором третьего транзистора 9, а коллектор - с первыми выводами второго 20 и третьего 11 резисторов, шиной нулевого потенциала 12, эмиттерами первого 7 и четвертого 13 транзисторов и с коллектором пятого транзистора 14, эмиттер которого соединен с коллектором шестого транзистора 15, а база - с коллектором и базой четвертого транзистора 13 и базой первого 25 входного транзистора 5, коллектор которого соединен с базой двенадцатого транзистора 16, коллектор которого соединен с коллектором и базой восьмого транзистора 17 и базами п первых выходных транзисторов 18, коллекторы которых соединены с шиной 19 положительного питания, эмиттерами 30 седьмого 16 и шестого 15 транзисторов, эмиттером девятого транзистора 20, коллектор и база которого соединены между собой, базой шестого транзистора 15 и первым выводом четвертого резистора 21, второй вывод которого соединен с коллектором и базой десятого транзистора 22 и базой третьего транзистора 9, эмиттер которого соединен с шиной 23 отрицательного питания, эмиттером десятого транзистора 22, коллекторами п вторых 35 выходных транзисторов 24 и эмиттером одиннадцатого транзистора 25, база которого соединена с коллектором второго входного транзистора 6, а коллектор - с коллектором и базой двенадцатого транзистора 26 и базами п вторых выходных транзисторов 24,

5 эмиттеры которых соединены с вторым выводом третьего резистора 11, выходной шиной 27, эмиттерами п первых выходных транзисторов 18 и вторыми выводами первого резистора 2 и двух встречно включенных диодов 3 и 4, эмиттеры восьмого 17 и двенадцатого 26 транзисторов соединены между собой и с вторым выводом второго резистора 10, а база третьего транзистора 9 - с базой тринадцатого транзистора 28, коллектор которого соединен с эмиттером четырнадцатого транзистора 29, база которого соединена с базой пятнадцатого транзистора 30, с коллектором и базой шестнадцатого транзистора 31, эмиттер которого соединен с шиной 19 положительного питания, эмиттерами семнадцатого 32 и восемнадцатого 33, коллектором четырнадцатого 29 и эмиттером пятнадцатого 30 транзисторов, коллектор транзистора 30 соединен с коллектором первого 25 входного транзистора 5, коллектор семнадцатого транзистора 32 соединен с коллектором шестого транзистора 15, а база - с базой шестого 15 и восемнадцатого 33 транзисторов; коллектор транзистора 33 соединен с эмиттером девятнадцатого транзистора 34, база которого соединена с базой двадцатого транзистора 35, коллектором и базой двадцать первого транзистора 36, эмиттер которого соединен с шиной 23 отрицательного питания, эмиттерами тринадцатого 28 и двадцать второго 37 транзисторов, с коллектором девятнадцатого транзистора 34 и с эмиттером двадцатого транзистора 35, коллектор которого соединен с коллектором второго входного транзистора 6. Коллектор транзистора 37 соединен с коллектором транзистора 9, база транзистора 37 - с базой транзистора 9.

Устройство работает следующим образом.

При подаче питания через резистор 21 смещения и транзисторы 20 и 22 в диодном включении протекает ток смещения ( $I_{cm}$ ), определяемый выражением:

$$I_{cm} = \frac{U_{\text{пит}}^+ + U_{\text{пит}}^- - U_{d_2}^{20} - U_{d_2}^{37}}{R_{g_1}},$$

где  $U_{\text{пит}}^+$ ,  $U_{\text{пит}}^-$  - напряжения питания положительного и отрицательного источников питания;

$U_{C_9}^{12}$ ,  $U_{C_9}^{12}$  - напряжение база - эмиттер транзисторов 20 и 22;  
 $R_{21}$  - сопротивление резистора 21.

Такой же ток протекает через транзисторы 15, 32, 33, 9, 37 и 28. Через транзисторы 8 и 14 протекает ток транзисторов 15, 32, 9 и 37, т.е.  $2 \cdot (I_{cm})$ . Через датчик тока первого входного транзистора 5 на транзисторе 13 протекает базовый ток транзистора 14

$$I_{13} = \frac{2 \cdot (I_{cm})}{\beta_{p-n-p}},$$

где  $I_{13}$  - ток через транзистор 13;  $\beta_{p-n-p}$  - коэффициент  $p-n-p$ -транзистора.

Аналогично, через транзистор 7, протекает ток  $I_7$ ,

$$I_7 = \frac{2 \cdot (I_{cm})}{\beta_{n-p-n}}.$$

Через транзисторы 5 и 6 течет усредненный ток транзисторов 13 и 7, т.е.

$$I_{S_{16}} = \frac{\frac{2 \cdot (I_{cm})}{\beta_{p-n-p}} + \frac{2 \cdot (I_{cm})}{\beta_{n-p-n}}}{2} =$$

$$= I_{cm} \left( \frac{1}{\beta_{p-n-p}} + \frac{1}{\beta_{n-p-n}} \right).$$

Через транзистор 30 протекает ток, практически равный току транзистора 21, который, в свою очередь, равен базовому току транзистора 29, т.е.

$$I_{30} = \frac{I_{cm}}{\beta_{n-p-n}}.$$

Аналогично

$$I_{35} = \frac{I_{cm}}{\beta_{p-n-p}}.$$

Базовый ток усиленного каскада на транзисторе 16 равен алгебраической сумме токов 30 транзистора и транзистора 5, т.е.

$$I_{S_{16}} = I_{30} - I_{5,6} = \frac{I_{cm}}{\beta_{n-p-n}} -$$

$$- I_{cm} \left( \frac{1}{\beta_{p-n-p}} + \frac{1}{\beta_{n-p-n}} \right) = - \frac{I_{cm}}{\beta_{p-n-p}},$$

где знак минус указывает, что ток вытекает из базы транзистора.

Аналогично, базовый ток транзистора 25 равен алгебраической сумме токов транзисторов 6 и 36, т.е.

$$I_{S_{15}} = I_{5,6} - I_{35} =$$

$$= I_{cm} \left( \frac{1}{\beta_{p-n-p}} + \frac{1}{\beta_{n-p-n}} \right) - \frac{I_{cm}}{\beta_{p-n-p}} = \frac{I_{cm}}{\beta_{n-p-n}}.$$

Определим токи покоя через транзисторы 16 и 25, равные произведению базовых токов этих транзисторов на их коэффициент  $\beta$ , т.е.

$$I_{16} = I_{S_{16}} \cdot \beta_{p-n-p} = \frac{I_{cm}}{\beta_{p-n-p}} \cdot \beta_{p-n-p} = I_{cm},$$

$$I_{25} = I_{S_{15}} \cdot \beta_{n-p-n} = \frac{I_{cm}}{\beta_{n-p-n}} \cdot \beta_{n-p-n} = I_{cm}.$$

Несмотря на разные значения коэффициентов транзисторов прямой и обратной проводимости ток через транзисторы 16 и 25 равен  $I_{cm}$ . Таким образом, в предлагаемом устройстве ток сдвига не зависит от коэффициентов  $\beta$  транзисторов различной проводимости.

Данный ток, протекая через датчики выходного каскада на транзисторах 17 и 26, задает через  $\rho$  транзисторов 18 и 24 ток, равный  $n \cdot I_{cm}$ . Следовательно, при входном токе  $A_{in}$ , равном нулю, на выходе устройства течет ток, практически равный нулю.

Учитывая, что для типичной интегральной пары транзисторов геометрия площадей эмиттеров может не совпадать до 5%, на выходе устройства присутствует ток разбаланса, обусловленный неидеальностью токовых зеркал.

Работа предлагаемого устройства при воздействии входного сигнала ( $A_{in} \neq 0$ ) полностью аналогична описанной в прототипе. Коэффициент усиления по току с разомкнутой петлей обратной связи предлагаемого устройства как и в прототипе

$$K_{3y} = \frac{R_H}{R_H} \cdot \frac{\alpha_f \cdot \beta_{16} + \alpha_s \cdot \beta_{15}}{2},$$

где  $\alpha_f$ ,  $\alpha_s$  - коэффициент усиления по току транзисторов 5 и 6 соответственно;

$\beta_{16}$ ,  $\beta_{15}$  - коэффициент усиления по току транзисторов 16 и 25 соответственно;

$R_{10}$ ,  $R_H$  - сопротивления резисторов 10 и 11 соответственно.

Сравним токи сдвига ( $I_{QAB}$ ) прототипа и заявляемого устройства. В общем случае ток сдвига равен сумме

двух составляющих, обусловленных неравенством коэффициентов  $\beta$  транзисторов различной проводимости усилия тельного каскада ( $I_{cAB}$ ) и погрешность отражения токовых зеркал каскада смещения на транзисторах 15, 33, 32, 20 и 9, 28, 37, 22, выходного каскада на транзисторах 17, 18 и 26, 24, приведенной к входу схемы ( $I_{cAB}^n$ ), т.е.

$$I_{cAB} = I_{cAB}^l + I_{cAB}^n .$$

$$I_{cAB}^n = \frac{\delta I_{9,22,37,22} + \delta I_{15,33,20,10} + \delta I_{17,18} + \delta I_{26,24}}{K_1} =$$

$$= \frac{I_{cm}(0,05 + 0,05 + 0,05 + 0,05)}{K_1} = \frac{I_{cm} \cdot 0,2}{K_1} .$$

Вычислим численные значения тока сдвига прототипа ( $I_{cAB}$ ) при следующих численных значениях параметров:

$$I_{cm} = 1 \text{ мА}; \quad \beta_{p-n-p} = 50; \quad R_{p-p-p} = 100; \\ K_{Bk} = 3.$$

$$I_{cAB,lp} = \frac{1 \text{ мА}}{3 \cdot 50} \cdot \frac{1}{1+1/l} = 0,003 \text{ мА};$$

$$I_{cAB,np} = \frac{0,2 \cdot 1 \text{ мА}}{3 \cdot 50} = 0,0013 \text{ мА};$$

$$I_{cAB,np} = 0,003 \text{ мА} + 0,0013 \text{ мА} = \\ = 0,0043 \text{ мА} .$$

В предлагаемом устройстве ток сдвига ( $I_{cAB}$ ) от разброса коэффициентов  $\beta$  транзисторов различной проводимости не зависит, т.е.  $I_{cAB,np} = 0$ , погрешность отражения токовых зеркал такая же, как и в прототипе. Тогда получим:

$$I_{cAB,np} = I_{cAB,np}^l = I_{cAB,np}^n = \\ = 0,0013 \text{ мА} .$$

Определим коэффициент улучшения точности ( $\gamma$ ) предлагаемого устройства по отношению к прототипу:

$$\gamma = \frac{I_{cAB,np}}{I_{cAB,np}^l} = \frac{0,0043 \text{ мА}}{0,0013 \text{ мА}} = 3,3 \text{ раза} .$$

#### Ф о р м у л а и з о б р е т е н и я

Входное устройство схемы сравнивания токов, содержащее два встречно включенных диода, четыре резистора, шестнадцать транзисторов, шину нулевого потенциала, шину положительного питания, шину отрицательного пита-

ния, выходную шину, входную шину, к которой подключены первые выводы первого резистора и двух встречно включенных диодов, а также эмиттер первого входного транзистора и эмиттер второго входного транзистора, база которого соединена с базой и коллектором первого транзистора и с базой второго транзистора, эмиттер которого соединен с коллектором третьего транзистора, а коллектор — с первыми выводами второго и третьего резисторов, сшиной нулевого потенциала, с эмиттерами первого и четвертого транзисторов и с коллектором пятого транзистора, эмиттер которого соединен с коллектором шестого транзистора, а база — с коллектором и базой четвертого транзистора и базой первого входного транзистора, коллектор которого соединен с базой седьмого транзистора, коллектор которого соединен с коллектором и базой восьмого транзистора и с базами и первых выходных транзисторов, коллекторы которых соединены сшиной положительного питания, с эмиттерами седьмого и шестого транзисторов, с эмиттером девятого транзистора, коллектор и база которого соединены между собой, с базой шестого транзистора и первым выводом четвертого резистора, второй вывод которого соединен с коллектором и базой десятого транзистора и с базой третьего транзистора, эмиттер которого соединен сшиной отрицательного питания, эмиттером десятого

транзистора и погрешностью отражения токовых зеркал на транзисторах 5, 13; 6, 7; 30, 31; 36, 35 можно пренебречь из-за ее как минимум в десять раз меньшей по сравнению с другими составляющими величинами:

$$I_{cAB}^n = \frac{I_{cm}}{K_{Bk} \cdot \beta_{min}} \cdot \frac{1}{1 + 1/\beta_p} ,$$

где  $K_{Bk}$  — коэффициент усиления выходного каскада

25

30

35

40

45

50

55

транзистора, коллекторами п вторых выходных транзисторов и эмиттером одиннадцатого транзистора, база которого соединена с коллектором второго входного транзистора, а коллектор - с коллектором и базой двенадцатого транзистора и базами п вторых выходных транзисторов, эмиттеры которых соединены с вторым выводом третьего резистора, с выходной шиной, с эмиттерами п первых выходных транзисторов и вторыми выводами первого резистора и двух встречно включенных диодов, эмиттеры восьмого и двенадцатого транзисторов соединены между собой и со вторым выводом второго резистора, отличающееся тем, что, с целью повышения точности сравнения, токов, в него введены тринадцатый - двадцать второй транзисторы, коллектор последнего соединен с коллектором третьего транзистора, а база - с базой третьего транзистора и базой тринадцатого транзистора, коллектор которого соединен с эмиттером четырнадцатого транзистора, база которого со-

единена с базой пятнадцатого транзистора, с коллектором и базой шестнадцатого транзистора, эмиттер которого соединен с шиной положительного питания, эмиттерами семнадцатого и восемнадцатого транзисторов, коллектором четырнадцатого транзистора и эмиттером пятнадцатого транзистора, 5 коллектор которого соединен с коллектором первого входного транзистора, коллектор семнадцатого транзистора соединен с коллектором шестого транзистора, а база - с базой шестого 10 транзистора и восемнадцатого транзистора, коллектор которого соединен с эмиттером девятнадцатого транзистора, база которого соединена с базой двадцатого транзистора, с коллектором и 15 базой двадцать первого транзистора, эмиттер которого соединен с шиной отрицательного питания, с эмиттерами тринадцатого и двадцать второго транзисторов, с коллектором девятнадцатого транзистора и эмиттером 20 двадцатого транзистора, коллектор которого соединен с коллектором второго входного транзистора.

Составитель Н. Маркин

Редактор Л. Пчелинская

Техред Л. Сердюкова Корректор О. Кравцова

Заказ 7759/55

Тираж 884

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