203404005 002 ЭФSПРФЗИРЪЪРР ЦАЦАБИРАЗР ЗБЛЬЧВЭР ИЗВЕСТИЯ АКАДЕМИИ НАУК АРМЯНСКОЙ ССР

mulua ghunnip, uhrhu XXIX No.4, 1976

Серия технических наук

техническая электроника

К. А. ГУЛГАЗАРЯН

ОПТИЧЕСКИЙ КООРДИНАТОР ЦЕЛИ

Оптической линзовой системой приходящее от цели излучение делится на четыре части, каждля на которых фокусирустся на различные области фотокатода ФЭУ 86 их, чтобы в пормальном положении полованна каждого из систовых потоков надала на окраничнающим экран. Формирова не сигнала рассоглосочания осуществляется молуавшей токов ФЭУ внешними боковыми электродами. Экспериментально доказано, что дажное устройство не уступает известному квадрантному ФЭУ.

Оптические координаторы нели предназначены для определения направления на цель. Обычно они строятся на базе промышленных ФЭУ с использованием вращающихся дисков [1] или на базе специальных координатно-чунствительных приемников излучения, например, ФЭУ [2, 3]. Несмотря на известные преимущества вгорого метода, он почти не нашел практического примещения из-за отсутствия таких фотоумножителей. В статье рассматривается координатор цели, созданный на базе промышленного фотоумпожителя типа ФЭУ-86 без использования вращающихся элементов и сложных светоделительных устройств.

На рис. 1 представлена ехема оптической части устройства. Прихозящее от цели излучение лиизами / и 2 превращается в параллельный



Рис 1 Схема онтический чясти координатора цели: 1; —линаы; 3—онтический растр; 4—экрая

пучок. Далее, оптическим растром 3, состоящим из четырех линзоных вческ квадратной формы, поток делится на четыре части, каждая из которых фокуспруется на различные области фотокатода ФЭУ.

В фокальной плоскости установлен экран 4 таким образом, что в вормальном положения, когда ось системы направлена на цель, половина каждого из световых потокон (световых пятен) F_2, F_3, F_4 палает на экран. При равномерной зопной характеристике ФЭУ аподные гоки $I_{as}, I_{at}, обусловленные этими потоками, равны между собой.$ Очевидно, что при смещении цели от пормального положения соотношения между выходными токами изменяется. Сравнение выходных токов осуществляется путем управления током ФЭУ висшиними боковыми электродами [4]. Для малогабариин ФЭУ-86 это возможно, т. к. его полупрозрачная манжета имеет больше сопротивление. Отметим, что подача высокочастотного напряжения на внешние боковые электроды приводит к периодической расфокусиро фотоэлектронного пучка и. гем самым, к значительному уменьшению аподного тока ФЭУ.

На рис. 2 представлена схема приемной части устройства. К торквой поверхности ФЭМ прикладывается внешний электрод 1, которы



Рис. 2. Схема приемной части косудинатора цела I -внешний торцевой электрод, экран; 2; 3 вясшние боковые электроды; I- цилиндр

может выполнить также функцию ограничивающего световые потока экрана. Модулирующие электроды 2 приложены к колбе ФЭУ с боковых сторон. Между ними установлены другие боковые электроды которые соединены с внешним электродом / и цилиндром 4. Такая конструкция должиа обеспечить глубокую молуляцию токов и развязя модулирующих полен, г. е. чтобы каждый из анодных токов / . . . модулировался только тем сигналом, который подается на соответствуюций внешний боковой электрод. Выбор формы и размеров электродов осуществляется экспериментально. При этом следует учесть, что чем дальше друг от друга находятся световые иятна, тем больше глубина модуляции токов и меньшк взанмное влияние модулирующих полей на

56

соседние фотозлектронные потоки. Однако в периферийных областях фотокатода чувствительность меньше.

Формирование сигнала рассоглосования для X координаты осу **местьляется световыми** пятнами F_1 , F_3 и молулирующими напряжениями U_{y_1} , U_{y_2} , а для Y координаты — нятнами F_2 , F_3 и напряжениями U_{y_2} , U_{y_1} . Формирование сигнала рассоглосования может быть осуществлено различными схемотехническими способами, например, путем витания внешних боковых электродов высокочастотными импульсами, промодулированными низкочастотными импульсами. Эти напряжения периодически уменьшают средние значения анодных токов и поэтому они оказываются модулированными низкочастотными импульсами. Если высокочастотные напряжения U_{y_1} и U_{y_2} модулированы протинофазно одной и той же частотой, то выходной сигнал для X координаты имеет иулевую фазу при $I_{y_1} > I_{y_2}$ и меняется на 180° при обратном соотношении.

Если необходимо получить плавную зависимость между фазой выходного сигнала и координатой светового пятна, то разность фаз L_{y1} и U_{y2} по модулирующим сигналам должна быть 90°. Напряжения L_{y2} и U_{y4} модулированы другой частотой, что позволяет на выходе ФЭУ выделить сигналы рассоглосования для двух координат.

Характеристики приемника излучения, схема которого представлена на рис. 2, когда сторона внешнего торцевого электрода равна 9.м., а частота модуляции 1-10 МГц, представлены на рис. 3.



Максимальная величина уменьшения анодного тока ΔI_{a_1} при = 10 B, $U_{y_2} = U_{y_3} = U_{y_4} = 0$ состовляет 58% от максимального вначения анодного тока I_a , что соответствует расположению светового пятна в центральной области фотокатода. При этом анодный ток I_{a_3} уменьшается на $\sim 1\%$, а токи I_{a_2} и I_{a_4} на 2-3%. При одновременном воздействии напряжений U_{y1} , U_{y2} , U_{y2} , ток I_{a3} уменьшается на 2-4%. Такая глубина молуляции тока и слабое влияние модулирующих полей на соседние токи можно считать удовлетворительной.

В первом приближении можно считать, что в давном устройстве используется только четвертая часть светового потока, причем его половина теряется при ограничении потоков, а четверть при модуляции.

В известном квадрантном ФЭУ гакже используется 25% потока, т. к. в каждын момент премени в умножительную систему поступает гок только от одного квадранта. В квадрантном ФЭУ величина мертвой зоны состовляет 50—75 мкм и обусловлена расстоянием между квадрантами. Величина мертвой зоны предлагаемого устройства может быть значительно меньше 50—75 мкм, его основным преимуществом является то, что оно ностроено на ФЭУ, выпускаемом промышленностью.

Сложность экспериментального выбора формы и размеров внешних электродов, некоторые затруднения юстировки онтической системы, неоднородность влияния молулирующих сигналов на выходные токи и зависимость этого ялияния от величии питающих в модулирующих напряжений снижают эффективность устройства. Однако при малых диаметрах световых пятеи и стабилизированных напряжениях влияние этих факторов может быть значительно ослаблено.

ЕрПП ям. К. Маркса.

Hoerymano 19, V1 1975.

4. U. SAMANDERS

ՆՇԱՆԱԿԵՏԻ ՕՊՏԻՈԱԿԱՆ ԿՈՈՐԳԻՆԱՏՈՐ

Ամփոփում

Այս սարբի հպատակն է որոշել որևէ լոււս արձակող հշածակետի ուղղությունը։ Ոսպնյակային սիստեմով ճշանակետից հկոդ լույսը հավարվում և բաժանվում է լորս մասի, որոնցից ամեն մեկը ուղարկվում է ֆոտորադմապատկիչի ֆոտոկատոդի տարբեր մասերի վրա։ Ֆոկուսային հարթության մեջ տեղադրված է անթափանց էկրան, այնպես՝ որ ճշանակետի նորմալ գիրթում լուսային հոսքերից յուրաքանչյուրի կեսը ընկնում է էկրանի վրա։ Ֆոտոկաաոդից առաջացած հոսանըները մողուլացվում են արտաքին էլնկտրուրներով, որի հետևանքով ֆոտոբազմապատկիչի ելթում առաջ է դայիս մի աղդանշան, որում կա ինֆորմացիա նշանակետի դիրքի մասին։

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Криксунов Л. З., Усольцев И. Ф. Инфракрасные системы, М., «Сов. радно» 1968.
- 2. Электроника. Экспресс-ниформация, 1961. № 36
- 3. Гулеазарян К. А. Координатио-чувствительные ФЭУ, 11ТЭ, 1973, № 3.
- 4. Гулгазаряк К. А. Модульныя тока ФЭУ внешнями боковыми «эсктродами. О.М.І. 1974, № 4.

58