

На рис. 4 показано, что в сканирующих оптико-электронных приборах, предназначенных для обнаружения и регистрации точечных источников, выбор верхней частоты полосы пропускания ниже  $f_b = 0,375/\tau$  явно нецелесообразен, так как уже при  $\alpha\tau = 2,36$  для  $2 \leq \beta\tau \leq 16$ ,  $0 \leq D/a \leq 1$  и  $d/a_1 \geq 0,5$  значения относительного «качества»  $\xi'$  и относительного провала  $g$  более чем на 17 и 22% соответственно ниже  $\xi'(\alpha\tau_{\text{опт}})$ ,  $g(\alpha\tau_{\text{опт}})$ . С другой стороны, увеличение  $f_b$  выше  $f_b = 1,0/\tau$ , как видно из рис. 4, ведет к незначительному росту приведенного «качества»  $\xi'$  и относительного провала  $g$ . При  $d/a_1 \geq 0,5$ ,  $2 \leq \beta\tau \leq 16$ ,  $0 \leq D/a \leq 1$  изменение  $f_b$  от  $f_b = 1,0/\tau$  до  $f_b = 2,15/\tau$  практически не сказывается на увеличении  $\xi'$  и  $g$ , а значения функций  $\eta_s(\alpha\tau)$ ,  $\eta_g(\alpha\tau)$  при изменении  $\alpha\tau$  от 6,28 до 13,5 меньше 0,1.

Узел  $t_1/\tau$ , соответствующий первому максимальному значению  $U_1$  сигнала  $U_{\text{вых}}(t/\tau)$ , можно рассматривать как временной сдвиг изображения на ФРУ.

Кривые на рис. 2 свидетельствуют, что в случае оптимальных режимов работы сканирующей ОЭС значения  $t_1/\tau$  убывают с увеличением  $d/a_1$ ,  $\beta\tau$  и существует такое  $d/a_1 \approx 0,5$ , что увеличение  $d/a_1$  выше 0,5 практически не приводит к изменению  $t_1/\tau$ .

Для фиксированных  $\alpha\tau \geq 3,77$ ,  $\beta\tau \geq 4$  прирост значений  $t_1/\tau$  не превышает 0,05, если  $0 \leq D/a \leq 1$  и  $d/a_1$  изменяется от 0,5 до 1, и менее 0,07, если  $0,4 \leq D/a \leq 1$ , а  $d/a_1$  меняется от 0 до 1.

Из рис. 3 видно, что для фиксированных  $\alpha\tau \geq 3,77$ ,  $\beta\tau \geq 4$ ,  $0,5 \leq d/a_1 \leq 1$  значения  $t_1/\tau$  с точностью 0,02 остаются постоянными при изменении  $D/a$  от 0 до 0,6, при этом приращение  $t_1/\tau$ , когда  $D/a$  меняется от 0 до 1, не превосходит 0,08.

Если  $t_1/\tau$ ,  $t_2/\tau$  — узлы, соответствующие максимальным значениям выходного сигнала ФРУ, то величина  $\Delta t = |t_2 - t_1|$  есть временной интервал между экстремумами  $U_1$ ,  $U_2$  результирующего отклика  $U_{\text{вых}}(t/\tau)$ , который, как показывают расчеты, не равен временному интервалу  $2\tau$  между импульсами на входе инерционного ФП для идеальной ОС приемной головки сканирующей ОЭС. Для рассматриваемой аппроксимации характеристик ОЭС величина  $\nu = (2\tau - \Delta t)/2\tau$  составляет  $0 \div 0,125$  при  $\alpha\tau \geq 3,77$ ,  $2 \leq \beta\tau \leq 16$ ,  $0 \leq d/a_1 \leq 1$ ,  $0 \leq D/a \leq 1$ . Значения  $\nu$  убывают с ростом  $\alpha\tau$  и  $\beta\tau$  при изменении  $d/a_1$  и  $D/a$  в вышеуказанных пределах. Для безынерционного ФП (т. е.  $\beta\tau \geq 16$ )  $\nu \in [0; 0,08]$  при  $\alpha\tau \geq 3,77$ ,  $0 \leq d/a_1 \leq 1$ ,  $0 \leq D/a \leq 1$ .

Полученные в работе результаты могут служить основанием для выбора основных параметров сканирующих оптико-электронных приборов, предназначенных для регистрации точечных объектов, на этапах их проектирования и настройки.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Ухов Б. В., Клочкова В. Г., Красников Д. Н., Бенза С. М. О влиянии инерционности приемника излучения на основные параметры тепловизора.— ОМП, 1977, № 11.
2. Куртев Н. Д., Хахин В. И. Исследование качества тракта тепловизионной системы.— В кн.: Тепловидение/Под ред. Н. Д. Куртева. М.: МИРЭЛ, 1978, вып. 2.
3. Ухов Б. В., Клочкова В. Г., Красников Д. Н., Бенза С. М. О влиянии аббераций оптической системы на основные параметры тепловизора.— ОМП, 1978, № 11.
4. Ухов Б. В., Бенза С. М., Красников Д. Н. Влияние размеров записывающего пятна фоторегистрирующего устройства на основные параметры тепловизора.— ОМП, 1981, № 3.

Поступило в редакцию 16 сентября 1980 г.;  
окончательный вариант — 10 декабря 1982 г.

УДК 621.373.826.396.96

Ю. Н. БУГАЕВ  
(Москва)

#### ОЦЕНКА ТОЧНОСТИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ВРЕМЕННОГО ПОЛОЖЕНИЯ ИМПУЛЬСНОГО СИГНАЛА ФОТОПРИЕМНИКОМ С ФЭУ

Измерение временного положения импульса приемником прямого фотодетектирования с ФЭУ имеет ряд особенностей, вызванных дискретным характером статистических распределений сигнала. Рассмотрим приемник, состоящий из ФЭУ, порогового элемента (ПЭ), схемы временной привязки (СВП) и видеоусилителя (ВУ), имеющего линейную амплитудную характеристику и импульсную характеристику, близкую к прямоугольной. Сигнал на выходе ФЭУ может быть представлен в виде потока одноэлектронных импульсов со случайной амплитудой и длительностью, которая много меньше длительности сигнального импульса. Выходное напряжение ВУ можно представить как отклик фильтра с импульсной характеристикой  $h(t)$  на последовательность  $\delta$ -функций, моменты появления которых случайны и обусловлены

моментами появления фотоэлектронов, а амплитуда имеет распределение в соответствии с одноэлектронной характеристикой ФЭУ.

Рассмотрим два метода временной фиксации положения импульса: метод пересечения фиксированного порога и метод привязки со следящим порогом [1].

Пусть на интервале  $(0, \tau)$  пришло ровно  $N$  фотоэлектронов. Предположим, что длительность импульсной характеристики ВУ равна длительности сигнального импульса  $\tau_{ВУ} = \tau$ , тогда момент пересечения фиксированного порога  $r$  является моментом прихода  $r$ -го фотоэлектрона при детерминированной одноэлектронной характеристике ФЭУ. Математическое ожидание, второй момент и дисперсия времени пересечения порога  $r$  соответственно равны [2]:

$$\bar{t}(r) = r\tau/(N+1), \quad M_2(r) = r(r+1)\tau^2/(N+1)(N+2), \quad \sigma^2(r) \approx r\tau^2/(N+1)^2, \quad (1)$$

где  $r = U_{пор}/U_0K$  — значение эффективного порога,  $U_0$  — амплитуда одноэлектронного импульса,  $K$  — коэффициент усиления ВУ,  $U_{пор}$  — напряжение порога.

Амплитуда одноэлектронного импульса реальных ФЭУ является случайной величиной и обычно аппроксимируется экспоненциальным законом распределения [3]. При этом случайными будут и амплитуда импульса на выходе ВУ ( $U_{ВУ}$ ), и число фотоэлектронов, пришедших до момента пересечения порога.

Вероятность того, что амплитуда 1-го фотоэлектрона превысит порог  $r$ , равна  $P(u_1 > r)$ , и время пересечения определится временем прихода 1-го фотоэлектрона. Вероятность того, что порог будет превышен точно в момент прихода 2-го фотоэлектрона, равна разности вероятностей  $P(u_1 + u_2 > r)$  и  $P(u_1 > r)$ , а момент пересечения порога определится моментом прихода 2-го фотоэлектрона в соответствии с (1). Аналогично вероятность того, что порог будет превышен в момент прихода точно  $m$ -го фотоэлектрона, равна разности вероятностей превышения порога при приходе  $m$  фотоэлектронов и после прихода  $(m-1)$ -го фотоэлектрона. Если на интервале пришло ровно  $N$  фотоэлектронов, то среднее время пересечения порога при условии, что он обязательно будет превышен, с учетом (1) можно записать так:

$$\bar{t}_c(r) = \sum_{m=1}^N \frac{m\tau}{(N+1)} \left[ P\left(\sum_{i=1}^m u_i > r\right) - P\left(\sum_{i=1}^{m-1} u_i > r\right) \right]. \quad (2)$$

Здесь  $u_i = U_i/K\bar{U}_0$  — нормированное значение отклика ВУ при действии  $i$ -го одноэлектронного импульса,  $\bar{U}_0$  — среднее значение амплитуды одноэлектронного импульса.

Если известна плотность распределения амплитуды каждого импульса, то плотность распределения суммы импульсов является  $m$ -кратной сверткой плотностей распределения слагаемых. При экспоненциальном распределении одноэлектронного импульса суммарная амплитуда имеет распределение Эрланга  $m$ -го порядка [4]. Обозначим через  $u = U_{ВУ}/K\bar{U}_0$  нормированное напряжение на выходе ВУ, и тогда плотность этого напряжения можно записать [4] в виде

$$p\left(\sum_{i=1}^m u_i\right) = p(u) = \exp\{-u\} u^{m-1}/(m-1)! \quad (3)$$

Вероятность того, что суммарная амплитуда при приходе  $m$  фотоэлектронов превысит порог  $r$ , равна

$$P\left(\sum_{i=1}^m u_i > r\right) = \int_r^\infty p(u) du = \frac{1}{(m-1)!} \int_r^\infty u^{m-1} e^{-u} du. \quad (4)$$

Среднее время пересечения порога с учетом (2)

$$\begin{aligned} \bar{t}_c(r) &= \sum_{m=1}^N \frac{m\tau}{N+1} \left[ \int_r^\infty \frac{u^{m-1}}{(m-1)!} e^{-u} du - \int_r^\infty \frac{u^{m-2}}{(m-2)!} e^{-u} du \right] = \\ &= \frac{\tau e^{-r}}{N+1} \sum_{m=0}^{N-1} \frac{r^m (m+1)}{m!}. \end{aligned} \quad (5)$$

При  $N \gg r$  выражение (5) можно записать так:  $\bar{t}_c(r) = (r+1)\tau/(N+1)$ .

Аналогично найдем выражения (при  $N \gg r$ ) для второго момента и дисперсии времени пересечения порога:

$$\begin{aligned} M_2^c(r) &= \frac{\tau^2 e^{-r}}{(N+1)(N+2)} \sum_{m=0}^{N-1} \frac{(m+1)(m+2)r^m}{m!} \approx \frac{(r+4r+2)\tau^2}{(N+1)^2} \quad \text{и} \\ \sigma^2(r) &= (2r+1)\tau^2/(N+1). \end{aligned} \quad (6)$$

Рассмотрим метод привязки со следящим порогом. Сигнал с выхода ВУ поступает на усилитель-ограничитель снизу с уровнем ограничения  $r$ , а затем на два плеча схемы. В первом плече он передается без изменения, а во втором — задерживается на время  $\tau_{дз} = \tau$  и усиливается в два раза. Затем сигнал поступает на схему сравнения, которая вырабатывает сигнал в момент равенства напряжений в обоих плечах СВП. Обозначим через  $u_{1c}$  и  $u_{2c}$  нормированные напряжения в первом и во втором плечах схемы в момент равенства напряжений. При выбранных параметрах схемы напряжения будут равны при появлении  $(N-x+1)$ -го фотоэлектрона, сдвинутого на время  $\tau$  в первом плече, и при появлении  $x$ -го фотоэлектрона, задержанного во втором плече на то же время  $\tau = \tau_{дз}$ , при этом выполняется равенство

$$u_{1c}(N-x+1) - r = 2[u_{2c}(x) - r],$$

или

$$u_{1c}(N-x+1) = 2u_{2c}(x) - r. \quad (7)$$

Величины  $u_{1c}$  и  $u_{2c}$  являются случайными и равными соответственно

$$u_{1c} = \sum_{i=1}^{N-x+1} u_i, \quad u_{2c} = \sum_{i=1}^x u_i.$$

Условная вероятность того, что в момент равенства напряжений напряжение в первом плече достигнет величины  $u_{1c}$  точно в момент прихода  $(N-x+1)$ -го фотоэлектрона, равна

$$P_c(N-x+1/u_{1c}) = \int_{u_{1c}}^{\infty} \frac{u^{N-x}}{(N-x)!} e^{-u} du - \int_{u_{1c}}^{\infty} \frac{u^{N-x-1}}{(N-x-1)!} e^{-u} du = \frac{u_{1c}^{N-x}}{(N-x)!} e^{-u_{1c}}.$$

В силу выполнения в этот момент условия (7)

$$P_c(N-x+1/u_{1c}) = P_c(x/u_{2c}) = \left[ (2u_{2c} - r)^{N-x} e^{-2u_{2c} + r} \right] / (N-x)!$$

При этом величина  $u_{2c}$  имеет плотность распределения (с учетом (3))

$$p(u_{2c}) = p\left(\sum_{i=1}^x u_i\right) = \frac{u_{2c}^{x-1}}{(x-1)!} e^{-u_{2c}}. \quad (8)$$

Вероятность того, что напряжения в плечах схемы равны при появлении  $x$ -го фотоэлектрона во втором плече, можно найти как

$$\begin{aligned} P_c(x) &= \int_{2r}^{\infty} P_c(x/u_{2c}) P_c(u_{2c}) du_{2c} = \\ &= \frac{2^{-x} e^{-5r}}{(N-x)!(x-1)!} \left(\frac{2}{3}\right)^N \sum_{k=0}^{N-x} C_{N-x}^k (N-k-1)! \left(-\frac{3}{2}\right)^r \sum_{m=0}^{N-k-1} \frac{(6r)^m}{m!}. \end{aligned} \quad (9)$$

Пусть параметры схемы выбраны так, что вероятность того, что напряжения в плечах схемы не пересекутся, пренебрежимо мала. Тогда равенство (7) может выполняться в момент прихода 1-, 2-, ...,  $x$ -, ...,  $N$ -го фотоэлектрона, при этом среднее время и второй момент времени фиксации определяются соотношениями

$$\bar{t}_{ср}(N) = \sum_{x=1}^N \bar{t}_c(x) P_c(x) = \left(\frac{2}{3}\right)^N e^r \frac{\tau}{(N+1)} \sum_{x=1}^N \frac{x 2^{-x}}{(N-x)!(x-1)!} A(N, x), \quad (10)$$

$$M_{ср}^2(N) \approx \left(\frac{2}{3}\right)^N \frac{\tau^2 e^r}{(N+1)^2} \sum_{x=1}^N \frac{x(x+1) 2^{-x}}{(N-x)!(x-1)!} A(N, x),$$

где  $A(N, x) = \sum_{k=0}^{N-x} C_{N-x}^k \left(-\frac{3r}{2}\right)^k \Gamma(N-k, 6r)$ , а  $\Gamma(x, y)$  — неполная гамма-функция

ция. При  $N \gg r$  выражения для среднего времени и дисперсии момента фиксации упрощаются:

$$\bar{t}_{\text{сп}} \approx ((N + r + 2)/3(N + 1)) \tau, \quad \sigma_{\text{сп}}^2 \approx ((4(N + r) + 7)/9(N + 1)^2) \tau^2.$$

Зависимости среднего времени и СКО времени фиксации от числа пришедших на интервале  $(0, \tau)$  фотоэлектронов для двух методов измерения временного положения импульса приведены на рисунке.

Предложенная методика позволяет проводить оценку точности определения временного положения импульса фотоприемником с ФЭУ при различных методах фиксации временного положения импульса с учетом реальных флуктуаций одноэлектронной характеристики ФЭУ и статистического характера сигнала.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Мелешко Е. А. Интегральные схемы в наносекундной ядерной электронике.— М.: Атомиздат, 1977.
2. Богомолов А. А., Бугаев Ю. Н., Суетенко А. В. Оценка точности определения временного положения светового импульса фотоприемником.— В кн.: Импульсная фотометрия. Л.: Машиностроение, 1979, вып. 6.
3. Перцев А. Н., Писаревский А. Н. Одноэлектронные характеристики ФЭУ и их применение.— М.: Атомиздат, 1974.
4. Коке Д. Р., Смит В. Л. Теория восстановления: Пер. с англ./Под ред. Ю. К. Беляева.— М.: Сов. радио, 1967.

Поступило в редакцию 29 мая 1980 г.

УДК 681.325 : 625.376

В. Н. СИДЕЛЬНИКОВ, Р. Р. ХАМИТОВ

(Москва)

#### О ГРАНИЦАХ ВЕРОЯТНОСТИ ОШИБКИ В ЗАДАЧАХ РАСПОЗНАВАНИЯ ОБРАЗОВ

В задачах распознавания образов с помощью байесовских классификаторов, как правило, весьма сложен аналитический расчет вероятности ошибочной классификации  $P_e$  и важное значение приобретает поиск соотношений, задающих ее нижнюю и верхнюю границы. Эти границы должны определять возможности классификатора в зависимости от конфигурации и числа  $m$  эталонных образов (классов)  $J_r(s)$ , априорного распределения вероятностей этих образов  $P_r$  ( $r = 1, \dots, m$ ) и условных распределений наблюдений  $J(s)$  ( $s$  — пространственная или временная переменная).

В литературе, посвященной этому вопросу, приводятся обычно соотношения для  $m = 2$ , а для  $m > 2$  известны лишь верхние границы вероятности ошибочной классификации [1, 2]. Общий интерес к нахождению удобных соотношений для верхних границ обусловлен необходимостью наличия критерия оптимальности для поиска систем эффективных признаков [3, 4]. Однако для разработчиков систем распознавания весьма важной задачей становится получение двусторонних соотношений для  $P_e$  при  $m > 2$ . Так как нахождение границ для двухклассовой задачи обычно проще, чем для многоклассовой, то желательно, чтобы эти соотношения выражались через соотношения для границ при  $m = 2$ .

Пусть заданы границы для вероятности ошибочной классификации при  $m = 2$ :

$$g_n(P_1, P_2, \rho_{12}) \leq P_e \leq g_v(P_1, P_2, \rho_{12}), \quad (1)$$

где  $\rho_{12}$  — некоторая мера сходства образов  $J_1(s)$  и  $J_2(s)$ , зависящая от условных распределений вероятностей  $J(s)$ .

Для получения границ вероятности ошибки при  $m > 2$  рассмотрим

$$A_{qr} = \{J(s) : P[J_q(s) | J(s)] \geq P[J_r(s) | J(s)]\}$$

— множество наблюдений  $J(s)$ , для которых в соответствии с оптимальным байесовским алгоритмом принимаем решение в пользу образа  $J_q(s)$  против  $J_r(s)$ , а  $P[J_q(s) | J(s)]$  и  $P[J_r(s) | J(s)]$  — апостериорные вероятности образов  $J_q(s)$  и  $J_r(s)$ . Пусть далее имеет место  $J_r(s)$ , тогда в соответствии с [4] для верхней границы получим

$$P_{e,r} = P \left\{ \bigcup_{\substack{q=1 \\ q \neq r}}^m A_{qr} | J_r(s) \right\} \leq \sum_{\substack{q=1 \\ q \neq r}}^m P \{A_{qr} | J_r(s)\}$$