պետք է նաշվի անփնն սպեկտրալ րնութագրերով բնականին մոտ անկանոն
ալեկոծման լարորատոր մոդելավորման ժամանակ: Անկանոն ալեկոծումով
փորձերի կատարումը թույլ է տալիս ավելի ճիշտ կանխատեսել ջրամբարնե-
րի ավերի ձևափոխումը իրական ալիքային ազդեցություններին:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Ploeg J., Funke E. R. A Survey of Random Wave Generation Techniques // Proc. 17th Coast Eng. Conf. Sydney, 23-29 March 1980. — New York, 1981. — V. 1. — P. 135-13.
2. Peyer D. K., Gilbert J., Wilkie M. J. A Wave Spectrum Synthesizer // Journal of Hydraulic Research, Delft, 1973, — 11, 3. — P. 56-66.
3. Харкевич А. А. Спектры в океане — М. Энергия, 1957 — 236 с

Изв. АН АрмССР (сер. III), т. XLII, № 5, 1988

НАУЧНОЕ ПРИБОРОСТРОЕНИЕ

Л. Г. КАРАПЕТЯН

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОТНОШЕНИЯ ШУМ-СИГНАЛ В МАТРИЧНЫХ ФОТОПРИЕМНИКАХ НА ПРИБОРАХ С ЗАРЯДОВОЙ СВЯЗЬЮ

При конструировании телевизионной измерительной аппаратуры проявляются преимущества матричных фотоприемников на приборах с зарядовой связью (ПЗС) перед вакуумными формирователями изображения [1]. Однако присущие ПЗС физические ограничения [2] приводят к определенным затруднениям при проектировании измерительных систем. Так, для повышения точности измерения координат точечных объектов применяются специальные алгоритмы обработки видеосигнала [3, 4], эффективность которых зависит от ряда параметров ПЗС. К одному из основных параметров относится шум, возникающий в процессе формирования изображения и вытекающее из него отношение шум-сигнал (ш/с) в фотоприемнике.

В данной статье приведен способ, позволяющий определить отношение ш/с в матричных фотоприемниках на ПЗС. Координаты центра тяжести изображения в системе координат ПЗС матрицы можно оценить по формулам

$$\bar{x} = \frac{\sum U_{ij} x_{ij}}{\sum U_{ij}}, \quad \bar{y} = \frac{\sum U_{ij} y_{ij}}{\sum U_{ij}}, \quad (1)$$

где U_{ij} — энергии, зафиксированные в каждом элементе разрешения;
 x_{ij} , y_{ij} — координаты элемента разложения.

Среднеквадратическая погрешность определения координат m_x^2 и m_y^2 определяется дифференцированием выражения (1) по U_{ij} , x_{ij} и y_{ij} [5]:

$$m_x^2 = \sum_{ij} (x_{ij} - \bar{x})^2 \frac{m_{ij}^2}{\left(\sum_{ij} U_{ij}\right)^2} + \frac{\sum_{ij} U_{ij}^2}{\left(\sum_{ij} U_{ij}\right)^2} m_s^2, \quad (2)$$

$$m_y^2 = \sum_{ij} (y_{ij} - \bar{y})^2 \frac{m_{ij}^2}{\left(\sum_{ij} U_{ij}\right)^2} + \frac{\sum_{ij} U_{ij}^2}{\left(\sum_{ij} U_{ij}\right)^2} m_s^2, \quad (3)$$

где $\frac{m_{ij}}{\sum_{ij} U_{ij}}$ — отношение шум-сигнал; m_x и m_y — неопределенность, вносимая элементом разложения матрицы по осям X и Y .

Так как в уравнениях (2) и (3) отношение ш/с входит в одинаковом виде, то достаточно рассмотреть одно из них. Приняв, что на светочувствительную поверхность матрицы проецируется изображение точки с нормальным распределением энергии, и подставив $\bar{x} = x_0$, где x_0 — геометрический центр изображения, из уравнения (2) имеем

$$\frac{m_x}{\sum U_{ij}} = \left[\frac{m_x^2 - m_x^2 \sum \left\{ \frac{1}{r\sqrt{\pi}} \int_{x_i-1/2}^{x_i+1/2} \exp \left[- \left(\frac{x-x_0}{r} \right)^2 \right] dx \right\}^2}{\sum_{ij} (x_{ij} - x_0)^2} \right]^{1/2}. \quad (4)$$

Задаваясь размером изображения ($n \times n$) и приняв $r = \frac{1}{6} n$, нетрудно рассчитать значения

$$\sum \left\{ \frac{1}{r\sqrt{\pi}} \int_{x_i-1/2}^{x_i+1/2} \exp \left[- \left(\frac{x-x_0}{r} \right)^2 \right] dx \right\}^2 \text{ и } \sum_{ij} (x_{ij} - x_0)^2.$$

Для определения отношения ш/с в (4) остается неизвестной лишь величина m_x^2 . На рис. 1 приведена схема установки, на которой определялась среднеквадратическая ошибка определения координат. Световой поток от осветителя 1 через диафрагму 2 попадает в светометрический шар 3. На выходе светометрического шара образуется рассеянный свет, который, проходя через текст 4, проецируется объективом 5 на светочувствительную поверхность ПЗС — матрицы 6.

Тест представляет собой затемненную стеклянную пластину с окном определенной формы и размера. Он закреплен на двухкоординатной каретке 8, которая снабжена микрометрическими винтами и дает возможность перемещения изображения по светочувствительной поверхности ПЗС. Блок 7 позволяет регулировать интенсивность изображения. Блок управления ПЗС 9 генерирует последовательности импульсов, необходимых для накопления, хранения и считывания видеосигнала, который через видеоусилитель 10 и схему двойной коррелированной выборки 11 подается на ВКУ 12 и осциллограф 13 для визуального контроля за изображением и на блок определения координат центра тяжести изображения 14.

Рис. 1.

Выставив изображение теста на некоторую область светочувствительной части ПЗС-матрицы, изменяя и фиксируя его положение параллельно оси Y , с помощью блока 14 определяются координаты x_1 центра тяжести изображения в каждом фиксированном положении. Затем производится сдвиг изображения по оси X и вновь определяются координаты центра тяжести изображения x_1 для второго столбца и т. д. Размер изображения и сдвиг выбираются так, чтобы перекрыть по возможности большую часть чувствительной области матрицы. На рис. 2 показана траектория движения изображения по поверхности светочувствительной области ПЗС-матрицы. Крестиками обозначены измеренные значения центров тяжести изображения для первого столбца — x_{1r} . Среднеквадратическая погрешность определения координат определяется следующим образом:

$$m_x^2 = \frac{1}{KL} \sum_{r,l} (\bar{x}_r - x_{r,l})^2,$$

где K — число столбцов; L — число измерений в каждом столбце:

$$\bar{x}_r = \frac{1}{L} \sum_l x_{r,l}$$

Экспериментально отношение m/c было определено для среднеформатных ПЗС-матриц типа А 1042. С помощью блока 7 (рис. 1) на выходе светометрического шара устанавливалась освещенность, соответствующая некоторому отношению m/c , измерялась величина m_x^2 и из

выражения (4) рассчитывалось отношение ψ/σ . Не изменяя общей энергии, зафиксированной в элементах разложения ПЗС, с помощью расфокусировки изменялся размер изображения на 2—5 элементах разложения, для каждого размера измерялась величина m_x^2 и рассчитывалось отношение ψ/σ . При этом отношение ψ/σ для разных размеров изображения практически не изменялось.

Рис. 2.

При измерении величины $(x_2 - x_1)^2$ в некоторых областях светочувствительной поверхности матрицы наблюдалось некое отклонение этой величины от m_x^2 . Это обстоятельство свидетельствует о том, что в этих областях матрица имеет большее значение геометрического шума. Таким образом, по величине $m_x^2 - (x_2 - x_1)^2$ можно судить о степени неоднородности матрицы по чувствительности, току, неэффективности переноса в той или иной ее области.

Измерения проводились для нескольких экземпляров матриц. При одинаковых условиях измерения отношение ψ/σ для разных экземпляров отличались друг от друга на 20—30%.

20 III 1986

Ա. Շ. ԿԱՐԱՊԵՏՅԱՆ

ՄԱՏՐԻՑԱՆԻ ԿԱԿՈՎ ԱՍՐՔԵՐՈՎ ՄԱՏՐԻՑԱԿԱՆ ՖՈՏՈՐԵԴՈՒՆԻԶՆԵՐՈՒՄ ԱՂՂԱՆԻ-ԱՂԳԱՆՇԱՆ ԶԱՐԱԲԵՐՈՒԹՅԱՆ ՈՐՈՇՈՒՄԸ

Ա մ փ Ե փ ու մ

Բերվում է լիցքային կապով սարքերով մատրիցային ֆոտոռեդուկցիաների աղմուկ-ազդանշան հարաբերության որոշման ձև. նիմնված պատկերի կոորդինատների որոշման միջին քառակուսային սխալի չափման վրա նկարագրված է սարքավորում, որը թույլ է տալիս իրականացնել եղանակը, բերված ձև չափման արդյունքները Ա 1042 տիպի մատրիցաների համար:

1. *Alfred Däumlein*, Optische Datenerfassung mit CCD — Kamera // *Elektronik*. — 1982. — 25, 17, 12. — S. 89 — 92.
2. *К. Сакен, М. Томшег*. Приборы с переносом заряда — М: Мир, 1978 — 155 с.
3. *Phil M. Salomon*. Charge-coupled device (CCD) trackers for high-accuracy guidance applications // *Optical Engineering*. — 1981. — January (February), V. 20, №. 1. — P. 135 — 142.
4. *Андреев А. Г., Кузнецов В. И., Пишков В. С.* Использование метода конечных разностей при обработке сигнала в телевизионном измерителе координат на ПЗС // *Техника средств связи. Сер. Техника телевидения*. — 1981 — Вып. 6. С. 58—62.
5. Математическое обеспечение определения ориентации КА по изображениям звездного неба / Г. А. Авадесов, Е. П. Александрин, Г. А. Алексашина и др. // *Соц. Оптика-электронные приборы в космических экстремальных условиях: материалы научных исследований АН*. — М: Наука, 1983. — С 124—157.