

ВЛИЯНИЕ ХАРАКТЕРИСТИК ТРАНСПАРАНТА НА КОРРЕЛЯЦИОННУЮ ФУНКЦИЮ ПРИ ОПОЗНАВАНИИ ОБРАЗОВ

В. А. Зубов, А. В. Крайский, Т. Т. Султанов, А. Г. Хлебников

УДК 621.378.9:772.99

В работе проанализировано влияние характеристик транспарантов на работу интерференционного коррелятора, основанного на схеме модифицированного двухлучевого интерферометра Маха-Цендера. Показано, что модель, основанная на разбиении транспаранта на отдельные элементы, удовлетворительно описывает наблюдаемые экспериментально закономерности.

Проблемы опознавания образов и выделения сигнала на фоне помех тесно связаны с характеристиками транспарантов, содержащими информацию, подлежащую обработке. В данной работе рассматривается влияние таких характеристик на работу и формирование функции корреляции в интерференционном корреляторе, основанном на схеме модифицированного интерферометра Маха-Цендера /1,2/. Для исследования применялись транспаранты со случайной структурой, имеющие разный характерный масштаб неоднородностей. Транспаранты и фильтры получались при фотографировании на пленке МИКРАТ поля лазерного излучения, прошедшего через матовое стекло, и были идентичны. Масштаб неоднородностей менялся за счет изменения расстояния L фотоматериала от матового стекла. Коррелятор работал в режиме вращающегося фильтра в сочетании с линейным смещением транспаранта.

Первая группа экспериментов выполнялась с набором транспарантов, полученных при расстояниях L от 10 до 80 см. Регистрировалась функция корреляции для вращения фильтра со скоростью Ω при совпадении центров изображений объекта на транспаранте и фильтре. Измерялась длительность импульса корреля-

ции $2\Delta t$ на половине высоты при изменении диаметра d рабочей области на транспарантах и фильтрах в диапазоне от 2 до 10 мм. Результаты экспериментов для некоторых транспарантов представлены на рис. I. Для каждой серии по методу наименьших квадратов рассчитывались прямые $2\Delta t = A + B/d$, аппроксимирующие линейную зависимость. Результаты представлены в табл. I. Выборочный коэффициент корреляции R очень близок к единице, что показывает надежность аппроксимации. В последней колонке приведены значения $2\Delta t$ для диаметра рабочей области $d = 3$ мм, которые используются при дальнейшем анализе.

Вторая группа экспериментов выполнена при фиксированном размере рабочей области $d = 3$ мм. Зависимость величины корреляционного пика для вращения от линейного смещения транспаранта относительно фильтра дает трансляционную корреляционную

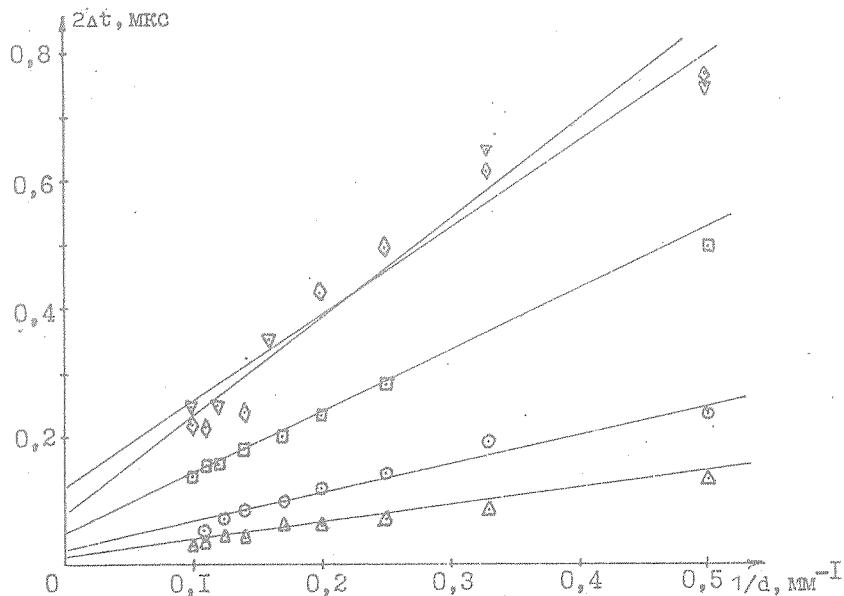


Рис. I. Зависимости $2\Delta t = A + B/d$. Экспериментальные значения для $L = 10 \text{ см}$ (Δ), 20 см (\circ), 40 см (\square), 60 см (\diamond), 80 см (∇).

функцию. Некоторые результаты экспериментов представлены на рис. 2. Они также обрабатывались по методу наименьших квадратов, и по этим расчетам определялся трансляционный радиус корреляции транспаранта. Рассчитанные значения представлены в табл. 2. Полученные в этих двух группах экспериментальные результаты могут быть сопоставлены с учетом скорости вращения фильтра $\Omega = 760$ рад/с. Сопоставление представлено графически на рис. 3. В области малых размеров неоднородностей наблюдается линейная зависимость. Нарушение пропорциональности наблюдается лишь для транспарантов с большим характерным размером неоднородностей $2\Delta r \geq 0,5$ мм, что соизмеримо с размером рабочей области $d = 3$ мм.

Таблица I

Расстояние фотоматериала от рассеивателя L, см	A	B	Выборочный коэффициент корреляции R	$2\Delta t$ для диаметра рабочей области $d = 3$ мм, мс
10	0,016	0,023	0,986	$0,095 \pm 0,005$
15	0,013	0,38	0,975	$0,14 \pm 0,01$
20	0,019	0,46	0,975	$0,17 \pm 0,01$
25	0,042	0,50	0,962	$0,21 \pm 0,02$
30	0,033	0,65	0,977	$0,25 \pm 0,02$
35	0,059	0,61	0,974	$0,26 \pm 0,02$
40	0,053	0,89	0,999	$0,351 \pm 0,004$
50	0,016	1,33	0,916	$0,46 \pm 0,07$
60	0,083	1,47	0,977	$0,57 \pm 0,05$
70	0,149	1,30	0,948	$0,58 \pm 0,07$
80	0,118	1,36	0,977	$0,57 \pm 0,06$

Сопоставим результаты с развитой ранее моделью /3/, которая основана на разбиении транспаранта и фильтра на элементы, достаточно малые, чтобы за время, соответствующее смещению на несколько радиусов корреляции, можно было не учитывать их поворот, и в то же время достаточно большие, чтобы функция корреляции в своей центральной части не слишком отличалась от

функции корреляции для всего транспаранта. В рамках этой модели ширина функции корреляции $\Delta\beta_n$ для поворота транспаранта по уровню $1/n$ выражается через функцию корреляции транспаранта $K(x,y)$ и его площадь S

$$(\Delta\beta_n)^2 = n \int_S K(x,y) dx dy / K(0,0)S.$$

В частном случае транспаранта диаметром D , обладающего корреляционной функцией аксиальной симметрии

$$K(r) = \begin{cases} 1 - (r/2\Delta r) & \text{при } r < 2\Delta r \\ 0 & \text{при } r \geq 2\Delta r, \end{cases}$$

где r – смещение по радиусу картины, $2\Delta r$ – ширина импульса корреляции по уровню $1/2$, имеем $\Delta\beta = 3\Delta r/d$, что дает $2\Delta t Q = 3,2\Delta r/d$. Полученное соотношение позволяет описать результаты экспериментов. В случае первой группы экспериментов имеем $2\Delta t = C_1(1/d)$, где $C_1 = 3,2\Delta r/\alpha$, и должно совпадать с В

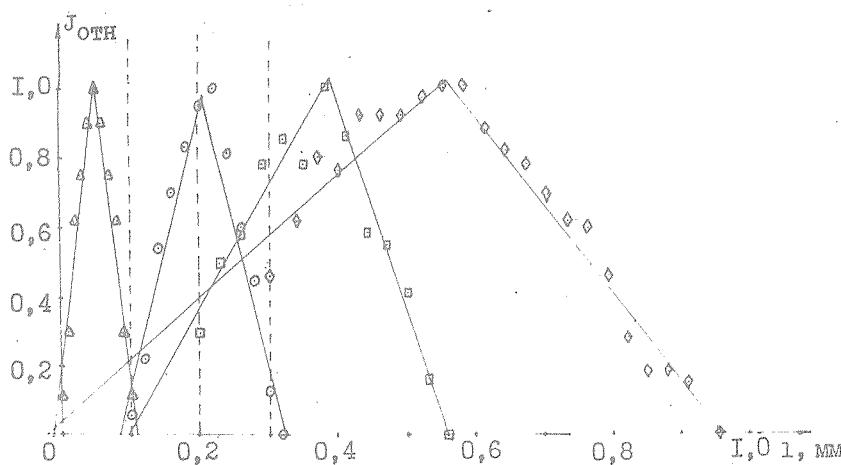
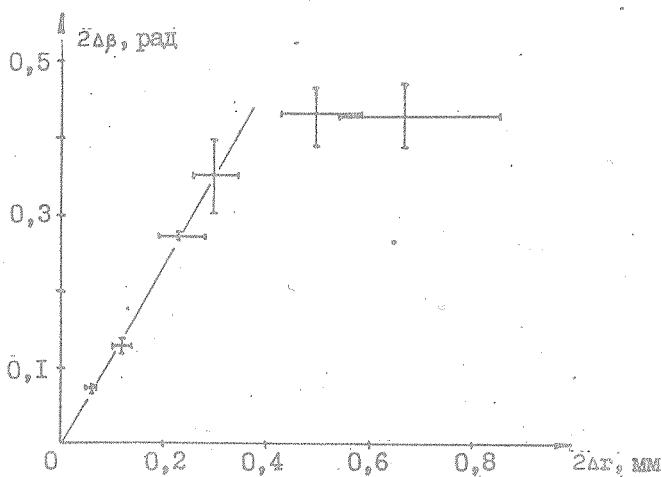


Рис. 2. Экспериментальные значения импульса корреляционной функции J_{OTH} для $L = 10$ см (Δ), $L = 20$ см (\circ), $L = 40$ см (\square), $L = 60$ см (\diamond)

Таблица 2

Расстояние фотоматериала от рассеивателя L, см	$2\Delta r$, мм	C_1	B
10	$0,06 \pm 0,01$	0,24	0,23
20	$0,12 \pm 0,02$	0,47	0,46
	+ 0,05		
40	$0,23 \pm 0,04$	0,91	0,89
	+ 0,05		
50	$0,30 \pm 0,04$	1,18	1,33
	+ 0,05		
60	$0,50 \pm 0,09$	1,97	1,47
	- 0,07		
80	$0,67 \pm 0,18$	2,65	1,36
	- 0,13		



Р и.с. 3. Результаты сопоставления ширин функций корреляции, связанных с поворотом и смещением, для транспаранта, имеющего вид круга диаметром $d = 3$ мм. Прямая описывается выражением

$$2\Delta\beta = 2\pi r C_2, \text{ где } C_2 = 1,16 \pm 0,15$$

(см. табл. I). Сопоставление приведено в табл. 2. Видно, что для не очень больших характерных неоднородностей транспаранта совпадение удовлетворительное. Второе сопоставление с результатами, представленными на рис. 3, дает $2\Delta\rho = 2\Delta x C_2$, где $C_2 = 3/d = 1,00$. Значение C_2 , полученное из эксперимента, равно $1,16 \pm 0,15$.

Таким образом, в рамках достаточно простой модели возможно описание влияния структуры транспаранта на работу интерференционного коррелятора для транспарантов с не слишком медленно спадающей функцией корреляции.

Поступила в редакцию
9 декабря 1980 г.

Л и т е р а т у р а

1. В. А. Зубов, А. В. Крайский, Т. Т. Султанов, Препринт ФИАН № 67, М., 1980 г.
2. V. A. Zubov, T. T. Sultanov, Proc. SPIE, 213, 50 (1980).
3. В. А. Зубов, А. В. Крайский, Т. Т. Султанов, Краткие сообщения по физике ФИАН № 7, 24 (1980).