



ФЕДЕРАЛЬНАЯ СЛУЖБА
ПО ИНТЕЛЛЕКТУАЛЬНОЙ СОБСТВЕННОСТИ,
ПАТЕНТАМ И ТОВАРНЫМ ЗНАКАМ

(12) ЗАЯВКА НА ИЗОБРЕТЕНИЕ

(21), (22) Заявка: 2007114915/09, 20.04.2007

(43) Дата публикации заявки: 27.10.2008 Бюл. № 30

Адрес для переписки:
 117461, Москва, Новые Черемушки, 32А-4-80,
 В.А. Ежову

(71) Заявитель(и):
Ежов Василий Александрович (RU)

(72) Автор(ы):
Ежов Василий Александрович (RU)

(54) СПОСОБ НАБЛЮДЕНИЯ СТЕРЕОИЗОБРАЖЕНИЙ С ПОЛНЫМ РАЗРЕШЕНИЕМ ДЛЯ КАЖДОГО РАКУРСА И УСТРОЙСТВО ДЛЯ ЕГО РЕАЛИЗАЦИИ

(57) Формула изобретения

1. Способ наблюдения стереоизображений с полным разрешением для каждого ракурса, заключающийся в том, что с помощью матрично-адресуемого поляризационно-кодирующего оптического модулятора или генератора формируют световой поток с комплексной модуляцией амплитуды и поляризации, при которой в m -м элементе поперечного сечения светового потока совместно представляют интегральные яркости B_L^{mn} и B_R^{mn} m -х элементов изображений левого L и правого R ракурсов трехмерной сцены, а параметры кодирующей эллиптической модуляции поляризации света задают в виде обратных тригонометрических функций от алгебраических соотношений между B_L^{mn} и B_R^{mn} , где $m=1, 2, \dots, M$, $n=1, 2, \dots, N$, а $M \times N$ - число строк и столбцов в поляризационно-кодирующем оптическом модуляторе, и с помощью фазового и/или поляризационного селектора сепарируют парциальные световые потоки, соответствующие левому и правому ракурсу, направляя их в левую и правую зоны наблюдения, отличающийся тем, что, с целью расширения функциональных возможностей за счет реализации безочкового наблюдения стереоизображения, формируют на n -м столбце поляризационно-кодирующего оптического модулятора n -ю группу из первого и второго парциальных световых потоков, несущих информацию о n -х столбцах изображений соответственно левого и правого ракурсов, при этом параметры кодирующей эллиптической модуляции поляризации задают взаимно ортогональными как между двумя парциальными световыми потоками в n -й группе, так и между n -й и $(n+1)$ -й группами парциальных световых потоков, с помощью фазового и/или поляризационного декодера осуществляют декодирование ракурсов в плоскости декодирования и с помощью поляризационного фильтра - поляризационную фильтрацию светового потока, при этом плоскость декодирования разбивают на столбцы, оси симметрии которых расположены на пересечениях центральных осей парциальных световых потоков с одинаковыми параметрами кодирующей эллиптической модуляции поляризации, и сдвигают фазу δ световой волны на разностную величину $\Delta\delta_i = g \frac{\pi}{4}$, между смежными i и $(i+1)$ столбцами плоскости декодирования, либо изменяют состояние поляризации световой волны с реализацией двух взаимно ортогональных изменений состояния поляризации для смежных i и $(i+1)$ столбцов плоскости декодирования ($g=1, 2, \dots, i=1, 2, \dots$).

RU 2007114915 A

2. Способ по п.1, отличающийся тем, что комплексную модуляцию амплитуды и поляризации светового потока осуществляют за счет модуляции или генерации интенсивности света с помощью матричного электрически адресуемого оптического модулятора или генератора интенсивности света и за счет кодирующей эллиптической модуляции поляризации света с помощью матричного электрически адресуемого оптического модулятора с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации, при этом в n-м столбце матричного электрически адресуемого оптического модулятора или генератора интенсивности света интенсивность света задают в соответствии с суммой B_L^{mn}

и B_R^{mn} , а в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах матричного электрически адресуемого оптического модулятора с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации

осуществляют поворот плоскости поляризации света на угол

$$\varphi^{m(2n-1)} \approx \arctg \left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}} \right)$$

и угол

$$\varphi^{m(2n)} \approx \arcctg \left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}} \right)$$

соответственно, а декодирование ракурсов

осуществляют с помощью электрически адресуемого по столбцам оптического модулятора с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации, задавая для каждой пары его смежных i и (i+1) столбцов ($i=1, 2, \dots$) взаимно ортогональные значения угла φ_i поворота плоскости поляризации.

3. Способ по п.1, отличающийся тем, что комплексную модуляцию амплитуды и поляризации светового потока осуществляют за счет модуляции или генерации интенсивности света с помощью матричного электрически адресуемого оптического модулятора или генератора интенсивности света и за счет кодирующей эллиптической модуляции поляризации света с помощью матричного электрически адресуемого оптического модулятора с эффектом управляемого двулучепреломления, при этом в n-м столбце матричного электрически адресуемого оптического модулятора или генератора интенсивности света интенсивность света задают в соответствии с суммой B_L^{mn} и B_R^{mn} , а в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах матричного электрически адресуемого оптического модулятора с эффектом управляемого двулучепреломления осуществляют фазовый сдвиг $\Delta\delta$ между обыкновенным и необыкновенным лучами в соответствии с выражениями

$$\Delta\delta^{m(2n-1)} = \arccos \left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}} \right) \quad \text{и} \quad \Delta\delta^{m(2n)} = \arcsin \left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}} \right) + \Delta_0, \quad \text{где дополнительный}$$

фазовый сдвиг Δ_0 равен $\frac{\pi}{4}(f - 1)$ при $f=1, 2, 3, \dots$, и осуществляют фазовое

декодирование с помощью электрически адресуемого по столбцам оптического модулятора с эффектом управляемого двулучепреломления, задавая между его смежными i и (i+1) столбцами фазовый сдвиг величиной $\Delta\delta_1 = g \frac{\pi}{4}$ между обыкновенным и

необыкновенным лучами ($g=1, 2, \dots, i=1, 2, \dots$).

4. Способ по п.1, отличающийся тем, что комплексную модуляцию амплитуды и поляризации света осуществляют с помощью последовательно оптически связанных поляризатора и двух матричных электрически адресуемых фазовых и/или поляризационных оптических модуляторов, причем при использовании двух оптических модуляторов с эффектом управляемого двулучепреломления с помощью первого из них задают фазовый сдвиг величиной $\Delta\delta_1$ между обыкновенным и необыкновенным лучами, а с помощью второго - фазовый сдвиг величиной $\Delta\delta_2$, при этом разность $\Delta\delta_1 - \Delta\delta_2$ выбирается в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах обоих оптических модуляторов в соответствии с выражениями

$$\Delta\delta_1^{m(2n-1)} - \Delta\delta_2^{m(2n-1)} \approx \arccos \left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}} \right) \quad \text{и}$$

$$\Delta\delta_1^{m(2n)} - \Delta\delta_2^{m(2n)} \approx \arcsin \left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}} \right) + \Delta_0, \quad \text{где дополнительный фазовый сдвиг } \Delta_0 \text{ равен}$$

$\frac{\pi}{4}(f-1)$, где $f=1, 2, 3, \dots$, при использовании двух оптических модуляторов с эффектом

управляемого поворота плоскости поляризации с помощью первого из них задают угол поворота ϕ_1 плоскости поляризации света, а с помощью второго - угол поворота ϕ_2 , при этом разность $\phi_1-\phi_2$ выбирается в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах обоих оптических модуляторов в соответствии с выражениями

$$\phi_1^{m(2n-1)} - \phi_2^{m(2n-1)} \approx \arctg\left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}}\right) \quad \text{и}$$

$$\phi_2^{m(2n)} \approx \operatorname{arcctg}\left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}}\right), \text{ а при использовании одного из оптических модуляторов с}$$

эффектом управляемого двулучепреломления, а другого - с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации, с помощью первого из них осуществляют фазовый сдвиг между обычным и необыкновенным лучами величиной $\Delta\delta_1$ в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах в соответствии с выражениями

$$\Delta\delta_1^{m(2n-1)} = \arccos\left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}}\right) \quad \text{либо}$$

$$\Delta\delta_1^{m(2n)} = \arcsin\left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}}\right) + \Delta_0, \text{ а с помощью второго осуществляют поворот плоскости}$$

поляризации на угол ϕ_2 в нечетных $2n-1$ и четных $2n$ столбцах в соответствии с

$$\text{выражениями } \phi_2^{m(2n-1)} \approx \arctg\left(\frac{B_L^{m(2n-1)}}{B_R^{m(2n-1)}}\right) \quad \text{либо} \quad \phi_2^{m(2n)} \approx \operatorname{arcctg}\left(\frac{B_L^{m(2n)}}{B_R^{m(2n)}}\right).$$

5. Способ по п.1, отличающийся тем, что поляризационное декодирование и поляризационную фильтрацию выполняют совместно с помощью управляемого или статического поляризационного фильтра, создающего взаимно ортогональные состояния линейной или циркулярной поляризации между смежными i и $(i+1)$ столбцами ($i=1, 2, \dots$) плоскости декодирования.

6. Устройство для наблюдения стереоизображений с полным разрешением для каждого ракурса, содержащее источник стереовидеосигнала, электронный функциональный блок и расположенные последовательно на одной оптической оси электрически управляемый матрично-адресуемый поляризационно-кодирующий оптический модулятор и поляризационный селектор, выходы которого оптически связаны с левой и правой зонами наблюдения, при этом для $m n$ -го элемента поляризационно-кодирующего оптического модулятора его передаточная характеристика определяется обратными тригонометрическими функциями от отношения линейных комбинаций $(S_L^{mn})^2$ и $(S_R^{mn})^2$, где

S_L^{mn} и S_R^{mn} - сигналы, квадраты амплитуд которых соответствуют величинам B_L^{mn} и B_R^{mn} $m n$ -х элементов изображений левого и правого ракурсов, причем выход источника стереовидеосигнала подключен к электрическим входам поляризационно-кодирующего оптического модулятора и электронного функционального блока, выход которого подключен к электрическому входу поляризационного селектора, где $m=1, 2, \dots, M$, $n=1, 2, \dots, N$, а $M \times N$ - число строк и столбцов в поляризационно-кодирующем оптическом модуляторе, отличающееся тем, что, с целью расширения функциональных возможностей за счет реализации безочкиового наблюдения стереоизображения, поляризационно-кодирующий оптический модулятор выполнен с возможностью реализации для каждой пары n -го и $(n+1)$ -го столбцов двух взаимно ортогональных направлений оптической анизотропии рабочего вещества, а поляризационный селектор выполнен в виде последовательно оптически связанных фазового и/или поляризационного декодера и поляризационного фильтра, при этом поляризационный декодер выполнен с столбцовой электрической адресацией слоя рабочего вещества с одинаковым начальным направлением оптической анизотропии для всего слоя при возможности реализации в каждой смежной паре столбцов двух взаимно ортогональных направлений оптической анизотропии рабочего вещества либо с столбцовой организацией слоя рабочего вещества, где смежным столбцам соответствуют взаимно ортогональные начальные направления

оптической анизотропии вещества, а плоскость слоя рабочего вещества поляризационного декодера расположена на расстоянии d от плоскости слоя рабочего вещества поляризационно-кодирующего оптического модулятора, где $d = \frac{Dp}{b}$, D - расстояние от поляризационно-кодирующего оптического модулятора до зон наблюдения, p - период расположения N столбцов поляризационно-кодирующего оптического модулятора, b - расстояние между центральными точками любых двух смежных зон наблюдения.

7. Устройство по п.6, отличающееся тем, что поляризационно-кодирующий оптический модулятор выполнен в виде последовательно расположенных модулятора интенсивности света и формирователя эллиптической поляризации света, включающего в себя по крайней мере один слой жидкого кристалла с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации либо с эффектом управляемого двулучепреломления, а поляризационный декодер выполнен на электрически адресуемом по столбцам слое жидкого кристалла с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации либо с эффектом управляемого двулучепреломления, при этом в случае выполнения слоев жидкого кристалла модулятора эллиптической поляризации света и поляризационного декодера с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации направления начальной закрутки жидкокристаллических молекул в этих слоях взаимно противоположны, а в случае выполнения слоев жидкого кристалла модулятора эллиптической поляризации света и поляризационного декодера на эффекте управляемого двулучепреломления начальные направления одноименных осей эллипсоидов показателей преломления этих слоев взаимно ортогональны.

8. Устройство по п.6, отличающееся тем, что поляризационно-кодирующий оптический модулятор выполнен в виде последовательно расположенных линейного либо циркулярного поляризатора и двух жидкокристаллических фазовых модуляторов, оба из которых выполнены с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации либо с эффектом управляемого двулучепреломления, причем в случае выполнения с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации первый и второй фазовые модуляторы характеризуются взаимно противоположными направлениями закрутки жидкокристаллических молекул, а в случае выполнения с эффектом управляемого двулучепреломления первый и второй фазовые модуляторы характеризуются взаимно ортогональными направлениями одноименных осей эллипсоидов показателей преломления, а поляризационный декодер выполнен на электрически адресуемом по столбцам слое жидкого кристалла с эффектом управляемого двулучепреломления либо с эффектом управляемого поворота плоскости поляризации.