

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第3865906号

(P3865906)

(45) 発行日 平成19年1月10日(2007. 1. 10)

(24) 登録日 平成18年10月13日(2006. 10. 13)

(51) Int. Cl.	F I	
<b>GO2B 27/02 (2006.01)</b>	GO2B 27/02	Z
<b>GO2B 13/18 (2006.01)</b>	GO2B 13/18	
<b>GO2B 17/08 (2006.01)</b>	GO2B 17/08	A
<b>GO2F 1/13 (2006.01)</b>	GO2F 1/13	5 O 5
<b>HO4N 5/64 (2006.01)</b>	HO4N 5/64	5 I 1 A
請求項の数 10 (全 38 頁)		

(21) 出願番号	特願平9-329835	(73) 特許権者	000000376
(22) 出願日	平成9年12月1日(1997.12.1)		オリンパス株式会社
(65) 公開番号	特開平11-125791		東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号
(43) 公開日	平成11年5月11日(1999.5.11)	(74) 代理人	100097777
審査請求日	平成16年11月2日(2004.11.2)		弁理士 荏澤 弘
(31) 優先権主張番号	特願平9-172169	(74) 代理人	100088041
(32) 優先日	平成9年6月27日(1997.6.27)		弁理士 阿部 龍吉
(33) 優先権主張国	日本国(JP)	(74) 代理人	100092495
(31) 優先権主張番号	特願平9-224706		弁理士 蛭川 昌信
(32) 優先日	平成9年8月21日(1997.8.21)	(74) 代理人	100095120
(33) 優先権主張国	日本国(JP)		弁理士 内田 亘彦
		(74) 代理人	100095980
			弁理士 菅井 英雄
		(74) 代理人	100094787
			弁理士 青木 健二
最終頁に続く			

(54) 【発明の名称】 画像表示装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

画像表示素子と、前記画像表示素子により形成された画像を虚像として観察できるように観察者眼球位置に中間像を形成することなしに導く接眼光学系とを有する画像表示装置において、前記接眼光学系が少なくとも1面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、且つ前記偏心光学系が、非テレセントリック光学系に構成されており、

前記画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、前記照明光を形成する照明手段が前記反射型画像表示素子から前記観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されており、

前記偏心光学系が3つの光学面で囲まれた屈折率が1より大きい媒質からなり、射出瞳が第1面に面して位置しており、前記反射型画像表示素子が第3面に面して配置され、前記反射型画像表示素子からの表示光は、透過作用を有する前記第3面5を経て前記偏心光学系内に入射し、射出瞳に面した反射作用と透過作用を有する前記第1面の内側で反射され、次いで、前記第1面に対して射出瞳側と反対側に位置する第2面に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は前記第1面を透過して前記偏心光学系から射出する構成になっており、逆光線追跡で射出瞳の中心を通り前記偏心光学系を介して前記反射型画像表示素子の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、前記軸上主光線が射出瞳を射出し前記第1面に交差するまでの直線によって定義される軸をZ軸とし、このZ軸と直交しかつ前記偏心光学系を構成する各面の偏心面内の軸をY軸と定義し、Z軸と直交しかつY軸と直交する軸をX軸と定義し、かつ、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素

10

20

の面に垂直な法線  $n$  の  $Y-Z$  面への投影像を法線  $n'$  とし、前記軸上主光線とその法線  $n'$  とのなす角度を  $\theta$  とするとき、

前記偏心光学系の前記第 3 面と反対側で前記第 1 面と前記第 2 面が交差する部分が切り取られ、その切り取り面前方に前記照明手段が配置され、前記照明手段からの照明光がこの切り取り面を介して前記偏心光学系内部に入射され、前記偏心光学系を横断して前記第 3 面から射出され、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面が照明され、かつ

$$15^\circ < \theta < 25^\circ \quad \dots (1)$$

を満足することを特徴とする画像表示装置。

【請求項 2】

画像表示素子と、前記画像表示素子により形成された画像を虚像として観察できるように観察者眼球位置に中間像を形成することなしに導く接眼光学系とを有する画像表示装置において、前記接眼光学系が少なくとも 1 面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、且つ前記偏心光学系が、非テレセントリック光学系に構成されており、

前記画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、前記照明光を形成する照明手段が前記反射型画像表示素子から前記観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されており、

前記偏心光学系が 3 つの光学面で囲まれた屈折率が 1 より大きい媒質からなり、射出瞳が第 1 面に面して位置しており、前記反射型画像表示素子が第 3 面に面して配置され、前記反射型画像表示素子からの表示光は、透過作用を有する前記第 3 面 5 を経て前記偏心光学系内に入射し、射出瞳に面した反射作用と透過作用を有する前記第 1 面の内側で反射され、次いで、前記第 1 面に対して射出瞳側と反対側に位置する第 2 面に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は前記第 1 面を透過して前記偏心光学系から射出する構成になっており、逆光線追跡で射出瞳の中心を通り前記偏心光学系を介して前記反射型画像表示素子の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、前記軸上主光線が射出瞳を射出し前記第 1 面に交差するまでの直線によって定義される軸を  $Z$  軸とし、この  $Z$  軸と直交しかつ前記偏心光学系を構成する各面の偏心面内の軸を  $Y$  軸と定義し、 $Z$  軸と直交しかつ  $Y$  軸と直交する軸を  $X$  軸と定義し、かつ、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面に垂直な法線  $n$  の  $Y-Z$  面への投影像を法線  $n'$  とし、前記軸上主光線とその法線  $n'$  とのなす角度を  $\theta$  とするとき、

$$8^\circ < \theta < 20^\circ \quad \dots (3)$$

を満足することを特徴とする画像表示装置。

【請求項 3】

前記照明光の前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面への入射角と前記反射型画像表示素子からの表示光束の主光線の射出角が略等しくなるように前記照明手段が配置されていることを特徴とする請求項 1 又は 2 記載の画像表示装置。

【請求項 4】

前記照明手段が前記偏心光学系の入射瞳位置と略共役な位置に配置されていることを特徴とする請求項 1 又は 2 記載の画像表示装置。

【請求項 5】

前記偏心光学系を構成する反射面の少なくとも 1 面の面形状がその面内及び面外共に回転対称軸を有さない回転非対称面からなることを特徴とする請求項 1 乃至 4 の何れか 1 項記載の画像表示装置。

【請求項 6】

前記回転非対称面が、対称面を 1 つのみ有する面对称自由曲面からなることを特徴とする請求項 5 記載の画像表示装置。

10

20

30

40

50

**【請求項 7】**

前記偏心光学系の一部であって前記反射型画像表示素子からの表示光束が通らない部分又は方向を透過させて前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面を照明できる位置に前記照明手段が配置されていることを特徴とする請求項 1 乃至 6 の何れか 1 項記載の画像表示装置。

**【請求項 8】**

前記照明手段と前記偏心光学系との間に開口数低減部材を配置してゴースト像の発生を防止するように構成された請求項 1 乃至 7 の何れか 1 項記載の画像表示装置。

**【請求項 9】**

前記画像表示装置が、右眼用画像表示素子と左眼用画像表示素子と右眼用接眼光学系と左眼用接眼光学系とを備えて構成された請求項 1 乃至 8 の何れか 1 項記載の画像表示装置。

10

**【請求項 10】**

前記画像表示装置が、観察者顔面前方に位置するように、観察者頭部を支持する支持手段を有して構成された請求項 1 乃至 9 の何れか 1 項記載の頭部装着型画像表示装置。

**【発明の詳細な説明】****【0001】****【発明の属する技術分野】**

本発明は、画像表示装置に関し、特に、観察者の頭部又は顔面に保持することを可能にする頭部又は顔面装着式画像表示装置に関する。

20

**【0002】****【従来の技術】**

近年、個人が大画面の画像を楽しむことを目的として、画像表示装置が、特にその中でも頭部又は顔面装着式画像表示装置の開発が盛んになされている。

**【0003】**

このような中、特開平 7 - 333551 号及び特開平 8 - 234137 号において、液晶表示素子（以下、LCD と称する。）からなる画像表示素子の表示画像を観察者眼球に導く接眼光学系として、3つの光学面で囲まれた屈折率が 1 より大きい媒質からなる偏心光学系で構成し、液晶表示素子からの光束を第 3 面からその偏心光学系内に入射させ、次に、その内部で第 1 面で全反射させ、次いで、凹面鏡の第 2 面で内部反射させ、今度は第 1 面を経て偏心光学系外に射出させ、画像表示素子の表示像を中間像を形成することなく観察者眼球に導くようにしたものが提案されている。

30

**【0004】**

この場合は、偏心光学系を構成する光学面は 3 面であり、偏心光学系内部の反射回数は 2 回ある。この他に、2 面あるいは 4 面以上からなり、光学系内部で 1 回以上反射する種々の形態の偏心光学系が本出願人等によって提案されている。

**【0005】**

ところで、特開平 7 - 333551 号及び特開平 8 - 234137 号においては、画像表示装置を構成する LCD（液晶表示素子）は透過型のものを予定しているが、顔面装着式画像表示装置の画像表示素子として反射型 LCD を用いるものも特開平 7 - 72446 号において提案されている。図 42 はその画像表示装置の光学系を示す図であり、ランプ光源 55 からの照明光はコリメート光学系 56 によって平行光にされ、一部の光（S 偏光）が偏光ビームスプリッタ 57 によって反射されて反射型 LCD 58 を正面から照明する。反射型 LCD 58 で反射変調された表示像は投射光学系 59 によりスクリーン 52 上に投影され、その投影像が接眼光学系 53 を通して観察者により拡大観察される。

40

**【0006】**

なお、反射型画像表示素子として、反射型 LCD の外に、DMD（デジタル・マイクロ・デバイス）と呼ばれる画像表示素子も提案されている。これは図 43 に示すような構成のものである。すなわち、図 43（a）に平面を、図 43（b）に各要素の構成を示すように、各画素に対応する微小ミラー 60 が 2 次元的に配置され、指定したアドレスのミラー

50

60' を対角線を軸にして傾けることにより、ミラー60' に一定方向から入射する光を傾いていないミラーとは異なる方向へ反射させるようにして、2次元画像を表示するようにしたものであり、ミラー60' 各々は、一対の対角方向の角で基板61に立てられた支持ポスト62によりヒンジ63を介して支持されており、ミラー60' の後側の基板61に設けられた一対の電極64の一方に電圧を印加することにより、静電力によりヒンジ63間の対角線を軸にしてミラー60' が回転可能になっている (IEEE Spectrum Vol. 30, No. 11, pp. 27~31)。

【0007】

【発明が解決しようとする課題】

画像表示装置の光学系として偏心光学系を用いると、高い光学性能 (画角、解像力等) を維持したまま装置全体を小型・軽量に構成でき、明るい画像表示装置が可能となる利点がある。しかしながら、偏心光学系と共に用いる画像表示素子としては、従来透過型LCDしか予定していなかった。そのため、特開平7-333551号及び特開平8-234137号に示された偏心光学系は、いずれも、入射瞳を無限遠に置いたテレセントリック光学系としてしか構成されてはいなかった。

【0008】

また、画像表示素子としての透過型LCDは、反射型LCDに比較して画素の開口率が低く、画素間のブラックマトリック部が目立ってしまうため、ローパスフィルタ等を用いてそれが目立たないようにする必要がある。これに対して、反射型LCDは画素の開口率が大きくすることが可能であり、上記のような問題は小さいが、特開平7-72446号に示されているように、偏心のない光学系を用いて拡大観察する場合に、光ビームスプリッタ等の光学素子を介して照明しなければならず、特に頭部又は顔面装着式画像表示装置に用いる場合に、小型・軽量化の要求に反すると共に、表示像が暗くなってしまう問題がある。

【0009】

本発明は従来技術のこのような状況に鑑みてなされたものであり、その目的は、入射瞳を有限距離に設定した非テレセントリック光学系として構成された偏心光学系を提供することにある。また、更なる目的は、その偏心光学系に反射型LCD、DMD等の反射型画像表示素子を用いて高い光学性能を有しながら小型・軽量で明るい画像表示装置を提供することにある。

【0010】

【課題を解決するための手段】

上記目的を達成する本発明の画像表示装置は、画像表示素子と、前記画像表示素子により形成された画像を虚像として観察できるように観察者眼球位置に中間像を形成することなしに導く接眼光学系とを有する画像表示装置において、前記接眼光学系が少なくとも1面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、且つ前記偏心光学系が、非テレセントリック光学系に構成されており、

前記画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、前記照明光を形成する照明手段が前記反射型画像表示素子から前記観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されており、

前記偏心光学系が3つの光学面で囲まれた屈折率が1より大きい媒質からなり、射出瞳が第1面に面して位置しており、前記反射型画像表示素子が第3面に面して配置され、前記反射型画像表示素子からの表示光は、透過作用を有する前記第3面5を経て前記偏心光学系内に入射し、射出瞳に面した反射作用と透過作用を有する前記第1面の内側で反射され、次いで、前記第1面に対して射出瞳側と反対側に位置する第2面に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は前記第1面を透過して前記偏心光学系から射出する構成になっており、逆光線追跡で射出瞳の中心を通り前記偏心光学系を介して前記反射型画像表示素子の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、前記軸上主光線が射出瞳を射出し前記第1面に交差するまでの直線によって定義される軸をZ軸とし、このZ軸と直交しかつ前記偏心光学系を構成する各面の偏心面内の軸をY軸と定義し、Z軸と直交しかつ

10

20

30

40

50

Y 軸と直交する軸を X 軸と定義し、かつ、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面に垂直な法線 n の Y - Z 面への投影像を法線 n' とし、前記軸上主光線とその法線 n' とのなす角度を  $\theta$  とするとき、

前記偏心光学系の前記第 3 面と反対側で前記第 1 面と前記第 2 面が交差する部分が切り取られ、その切り取り面前方に前記照明手段が配置され、前記照明手段からの照明光がこの切り取り面を介して前記偏心光学系内部に入射され、前記偏心光学系を横断して前記第 3 面から射出され、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面が照明され、かつ、

$$15^\circ < \theta < 25^\circ \quad \cdots (1)$$

を満足することを特徴とするものである。

10

本発明のもう 1 つの画像表示装置は、画像表示素子と、前記画像表示素子により形成された画像を虚像として観察できるように観察者眼球位置に中間像を形成することなしに導く接眼光学系とを有する画像表示装置において、前記接眼光学系が少なくとも 1 面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、且つ前記偏心光学系が、非テレセントリック光学系に構成されており、

前記画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、前記照明光を形成する照明手段が前記反射型画像表示素子から前記観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されており、

前記偏心光学系が 3 つの光学面で囲まれた屈折率が 1 より大きい媒質からなり、射出瞳が第 1 面に面して位置しており、前記反射型画像表示素子が第 3 面に面して配置され、前記反射型画像表示素子からの表示光は、透過作用を有する前記第 3 面 5 を経て前記偏心光学系内に入射し、射出瞳に面した反射作用と透過作用を有する前記第 1 面の内側で反射され、次いで、前記第 1 面に対して射出瞳側と反対側に位置する第 2 面に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は前記第 1 面を透過して前記偏心光学系から射出する構成になっており、逆光線追跡で射出瞳の中心を通り前記偏心光学系を介して前記反射型画像表示素子の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、前記軸上主光線が射出瞳を射出し前記第 1 面に交差するまでの直線によって定義される軸を Z 軸とし、この Z 軸と直交しかつ前記偏心光学系を構成する各面の偏心面内の軸を Y 軸と定義し、Z 軸と直交しかつ Y 軸と直交する軸を X 軸と定義し、かつ、前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面に垂直な法線 n の Y - Z 面への投影像を法線 n' とし、前記軸上主光線とその法線 n' とのなす角度を  $\theta$  とするとき、

20

30

前記照明手段が前記第 1 面の前の射出瞳側であって前記第 3 面との交差部近傍に配置され、前記照明手段からの照明光が前記第 1 面の前記第 3 面との交差部近傍から前記偏心光学系内部に入り、前記偏心光学系を横断して前記第 3 面から外に出て前記反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面を照明するように配置され、かつ、

$$8^\circ < \theta < 20^\circ \quad \cdots (3)$$

を満足することを特徴とするものである。

#### 【0011】

この場合、照明光の反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面への入射角と反射型画像表示素子からの表示光束の主光線の射出角が略等しくなるように照明手段が配置されていることが望ましい。

40

#### 【0012】

また、照明手段が偏心光学系の入射瞳位置と略共役な位置に配置されていることが望ましい。

また、偏心光学系を構成する反射面の少なくとも 1 面の面形状がその面内及び面外共に回転対称軸を有さない回転非対称面からなることが望ましい。その場合、その回転非対称面が、対称面を 1 つのみ有する面对称自由曲面からなることが望ましい。

#### 【0013】

また、反射型画像表示素子の表示面と偏心光学系の表示光が入射する面との間のスペース及びそれを取り巻くスペースであって表示光を遮断しない光路外の位置、又は、偏心光学

50

系の一部であって反射型画像表示素子からの表示光束が通らない部分又は方向を透過させて反射型画像表示素子の表示面あるいは画素の面を照明できる位置に、照明手段を配置することが望ましい。

#### 【0014】

本発明においては、接眼光学系が少なくとも1面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、照明光を形成する照明手段が反射型画像表示素子から観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されているので、反射型LCD等と偏心光学系とを用いて高い光学性能を有しながら小型・軽量で明るい画像表示装置を達成することができる。

#### 【0015】

10

#### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の画像表示装置をいくつかの実施例に基づいて説明する。

図1は、画像表示装置の接眼光学系として、特開平7-333551号及び特開平8-234137号に示されたような3つの光学面3、4、5で囲まれた屈折率が1より大きい媒質からなる偏心光学系10を用いた場合の本発明の実施例の画像表示装置の光路図である。この偏心光学系10の射出瞳1は、第1面3に面して位置しており、反射型LCD（液晶表示素子）8は第3面5に面して配置される。そして、逆光線追跡で、射出瞳1の中心を通り偏心光学系10を介して反射型LCD8の画面の中心に達する光線を偏心光学系10の軸上主光線とし、その軸上主光線を光軸2とする。

#### 【0016】

20

この画像表示装置において、反射型LCD8からの表示光は、反射型LCD8に対向した透過面の第3面5を経て偏心光学系10内に入射し、射出瞳1に面した第1面3の内側で反射され、次いで、第1面3に対して射出瞳1側と反対側に位置する第2面4に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は第1面3を透過して偏心光学系10から射出して、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。そして、少なくとも2つの反射面は光軸2に対して偏心している。

#### 【0017】

ここで、偏心光学系10の接眼光学系の作用を行う正パワーを主として偏心光学系10を構成する反射面3、4の何れかあるいは全てが担っており、かつ、その反射面の少なくとも1面は回転非対称な面形状を有していることが、面の偏心に基づく収差を補正するために望ましい。以下、この点を説明する。

30

#### 【0018】

まず、以下の説明において用いる座標系について説明する。なお、光線追跡は、遠方の物点からの光が射出瞳1を通過し、反射型LCD8の画面を像面として結像する逆追跡で考える。

#### 【0019】

図1に示すように、射出瞳1中心を通過し、反射型LCD8の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、偏心光学系10の第1面3に交差するまでの直線によって定義される光軸をZ軸とし、そのZ軸と直交しかつ撮像光学系を構成する各面の偏心面内の軸をY軸と定義し、Z軸と直交しかつY軸と直交する軸をX軸とする。

40

#### 【0020】

一般に、球面レンズのみで構成された球面レンズ系では、球面により発生する球面収差と、コマ収差、像面湾曲等の収差をいくつかの面でお互いに補正しあい、全体として収差を少なくする構成になっている。一方、少ない面数で収差を良好に補正するためには非球面等が用いられる。これは、球面で発生する各種収差自体を少なくするためである。しかし、偏心した光学系においては、偏心により発生する回転非対称な収差を回転対称光学系で補正することは不可能である。

#### 【0021】

回転対称な光学系が偏心した場合、回転非対称な収差が発生し、これを回転対称な光学系

50

でのみ補正することは不可能である。この偏心により発生する回転非対称な収差は、像歪、像面湾曲、さらに、軸上でも発生する非点収差、コマ収差がある。図36は偏心して配置された凹面鏡Mにより発生する像面湾曲、図37は偏心して配置された凹面鏡Mにより発生する非点収差、図38は偏心して配置された凹面鏡Mにより発生する軸上コマ収差を示す図である。本発明の偏心光学系は、上記のような偏心により発生する回転非対称な収差の補正のために、回転非対称な面を光学系中に配置して、その回転非対称な収差を補正している。

#### 【0022】

偏心して配置された凹面鏡により発生する回転非対称な収差に、回転非対称な像面湾曲がある。例えば、無限遠の物点から偏心した凹面鏡に入射した光線は、凹面鏡に当たって反射結像されるが、光線が凹面鏡に当たって以降、像面（反射型LCD8）までの後側焦点距離は、光線が当たった部分の曲率の半分になる。すると、図36に示すように、軸上主光線に対して傾いた像面を形成する。このような回転非対称な像面湾曲を補正することは、回転対称な光学系では不可能であった。この傾いた像面湾曲を補正するには、凹面鏡Mを回転非対称な面で構成し、この例ではY軸正の方向（図の上方向）に対して曲率を強く（屈折力を強く）し、Y軸負の方向（図の下方向）に対して曲率を弱く（屈折力を弱く）することにより補正することができる。また、上記構成と同様な効果を持つ回転非対称な面を凹面鏡Mとは別に光学系中に配置することにより、少ない構成枚数でフラットの像面を得ることが可能となる。

#### 【0023】

次に、回転非対称な非点収差について説明する。前記説明と同様に、偏心して配置された凹面鏡Mでは軸上光線に対しても、図37に示すような非点収差が発生する。この非点収差を補正するためには、前記説明と同様に、回転非対称面のX軸方向の曲率とY軸方向の曲率を適切に変えることによって可能となる。

#### 【0024】

さらに、回転非対称なコマ収差について説明する。前記説明と同様に、偏心して配置された凹面鏡Mでは、軸上光線に対しても図38に示すようなコマ収差が発生する。このコマ収差を補正するためには、回転非対称面のX軸の原点から離れるに従って面の傾きを変えると共に、Y軸の正負によって面の傾きを適切に変えることによって可能となる。

#### 【0025】

さらに、偏心光学系を折り曲げ光路を有するように構成すると、反射面にパワーを持たせることが可能となり、透過型レンズを省略することが可能となる。さらに、光路を折り曲げたことにより偏心光学系を小型に構成することが可能となる。

#### 【0026】

また、その反射面は、臨界角を越えて光線が入射するように、光線に対して傾いて配置された全反射面で構成することにより、高い反射率にすることが可能となり、また、反射作用と透過作用とを併せ持たすことが可能となる。また、反射面を構成する面にアルミニウム又は銀等の金属薄膜を表面に形成した反射面、又は、誘電体多層膜で形成された反射面又は半透過反射面で構成することが好ましい。金属薄膜で反射作用を有する場合は、手軽に高反射率を得ることが可能となる。また、誘電体反射膜の場合は、波長選択性や吸収の少ない反射膜を形成する場合に有利となる。

#### 【0027】

さらに好ましくは、反射面に回転非対称面を用いると、透過面に用いる場合と比べて、色収差は全く発生しない。また、面の傾きが少なくても光線を屈曲させることができるために、他の収差発生も少ない。つまり、同じ屈折力を得る場合に、反射面の方が屈折面に比べて収差の発生が少なくてすむ。

#### 【0028】

ここで、回転非対称面には、アナモルフィック面、トーリック面、自由曲面がある。アナモルフィック面の面形状は以下の式（a）で表される。

ただし、Zは面形状の原点に対する接平面からのずれ量、CXはX軸方向曲率、CYはY

10

20

30

40

50

軸方向曲率、 $K_x$  はX軸方向円錐係数、 $K_y$  はY軸方向円錐係数、 $R_n$  は非球面項回転対称成分、 $P_n$  は非球面項回転非対称成分である。

【0029】

トリック面の面形状は以下の式 (b) で表される。

$$Z = -\text{Sign}(R_x) \cdot \{ (R_x - G(y))^2 - x^2 \}^{1/2} + R_x \quad \dots (b)$$

ただし、 $Z$  は面形状の原点に対する接平面からのずれ量、 $R_x$  はX軸方向曲率半径、 $\text{Sign}(R_x)$  はX軸方向曲率半径の符号、 $G(y)$  は、  
であり、ここで、 $C_y$  はY軸方向曲率、 $a_k$  は円錐係数、 $a_c(n)$  は非球面係数である。

10

【0030】

自由曲面の面形状は以下の式 (c) で表される。

$$\begin{aligned} Z = & C_2 \\ & + C_3 y + C_4 x \\ & + C_5 y^2 + C_6 yx + C_7 x^2 \\ & + C_8 y^3 + C_9 y^2 x + C_{10} yx^2 + C_{11} x^3 \\ & + C_{12} y^4 + C_{13} y^3 x + C_{14} y^2 x^2 + C_{15} yx^3 + C_{16} x^4 \\ & + C_{17} y^5 + C_{18} y^4 x + C_{19} y^3 x^2 + C_{20} y^2 x^3 + C_{21} yx^4 \\ & \quad + C_{22} x^5 \\ & + C_{23} y^6 + C_{24} y^5 x + C_{25} y^4 x^2 + C_{26} y^3 x^3 + C_{27} y^2 x^4 \\ & \quad + C_{28} yx^5 + C_{29} x^6 \\ & + C_{30} y^7 + C_{31} y^6 x + C_{32} y^5 x^2 + C_{33} y^4 x^3 + C_{34} y^3 x^4 \\ & + C_{35} y^2 x^5 + C_{36} yx^6 + C_{37} x^7 \quad \dots \dots \dots (c) \end{aligned}$$

20

ただし、 $Z$  は面形状の原点に対する接平面からのずれ量、 $C_m$  ( $m$  は2以上の整数) は係数である。

30

【0031】

また、本発明の偏心光学系においては、偏心した回転非対称面形状を有する反射作用面の少なくとも1面は、対称面を1つのみ有する面对称自由曲面を使用することが望ましい。上記式 (c) で表される自由曲面は、一般的には、 $X-Z$  面、 $Y-Z$  面共に対称面を持つことはないが、本発明では $x$ の奇数次項を全て0にすることによって、 $Y-Z$  面 (図1の面) と平行な対称面が1つだけ存在する自由曲面となる。例えば、上記定義式 (a) においては、 $C_4, C_6, C_9, C_{11}, C_{13}, C_{15}, C_{18}, C_{20}, C_{22}, C_{24}, C_{26}, C_{28}, C_{31}, C_{33}, C_{35}, C_{37}, \dots$  の各項の係数を0にすることによって可能である。

【0032】

また、 $y$ の奇数次項を全て0にすることによって、 $X-Z$  面と平行な対称面が1つだけ存在する自由曲面となる。

40

例えば、上記定義式 (c) においては、 $C_3, C_6, C_8, C_{10}, C_{13}, C_{15}, C_{17}, C_{19}, C_{21}, C_{24}, C_{26}, C_{28}, C_{30}, C_{32}, C_{34}, C_{36}, \dots$  の各項の係数を0にすることによって可能であり、また、以上のような対称面を持つことにより製作性を向上することが可能となる。

【0033】

上記 $Y-Z$  面と平行な対称面、 $X-Z$  面と平行な対称面の何れか一方を対称面とすることにより、偏心により発生する回転非対称な収差を効果的に補正することが可能となる。上記定義式は、1つの例として示したものであり、他のいかなる定義式に対しても同じ効果が得られることは言うまでもない。

50



## 【 0 0 3 4 】

また、一般に、偏心した回転非対称反射面を有する偏心光学系（偏心プリズム光学系）は研磨により製作することは難しく、研削により1面ずつ形成するか、プラスチックの射出成形又はガラスモールド成形により作製することになる。このとき、偏心プリズム光学系の面が所定の形状に作製されているかどうかを確認する必要がある。このような3次元の回転非対称な形状の測定には、一般的に3次元座標測定器が使用されるが、測定時間がかりすぎてしまう。

## 【 0 0 3 5 】

そこで、偏心プリズム光学系を構成する面の中、少なくとも1面を球面又は回転対称非球面からなる回転対称面で構成することがより望ましい。

10

さて、図1の本発明の実施例においては、画像表示素子として反射型LCD8を用いているため、その表示面に照明光13を照射する必要がある。そのために、この実施例の場合、点状の光源12を、第3面5と反射型LCD8の間のスペース及びそれを取り巻くスペースであって表示光を遮断しない光路外の位置に配置してある。

## 【 0 0 3 6 】

しかも、反射型LCD8の表示面（画素の面が表示面に平行に配置されていない場合は画素の面）に対して偏心光学系10の入射瞳位置11と鏡像関係にある位置に光源12が配置されている。このような位置関係に配置すると、光源12からの照明光13の入射角と反射型LCD8からの表示光束の主光線の射出角（表示面あるいは画素の面に垂直な法線nに対して表示光束の主光線がなす角）が略等しくなり、明るい表示が可能になる。

20

なお、入射瞳位置11は偏心光学系10に関して射出瞳1と共役な位置である。

## 【 0 0 3 7 】

光源12の配置位置としては、図1のように第3面5と反射型LCD8の間のスペース及びそれを取り巻くスペースであって表示光を遮断しない光路外の位置以外に、図2、図3に示すように、偏心光学系10の一部であって反射型LCD8からの表示光束が通らない部分を透過させて反射型LCD8の表示面（画素の面）を照明できる位置に配置することもできる。

## 【 0 0 3 8 】

図2の場合は、第3面5と反対側で第1面3と第2面4が交差する偏心光学系10の部分を切り取り、その切り取り面14前方に光源12を配置し、光源12からの照明光13がこの切り取り面14を介して偏心光学系10内部に入り、偏心光学系10を横断して第3面5から外に出て、反射型LCD8の表示面を照明するようにしている。

30

## 【 0 0 3 9 】

図3の場合は、第1面3の前であって第3面5との交差部近傍に光源12を配置し、光源12からの照明光13を第1面3の第3面5との交差部近傍から偏心光学系10内部に入れ、偏心光学系10を横断して第3面5から外に出るようにして、反射型LCD8の表示面を照明するようにしている。

## 【 0 0 4 0 】

何れの場合も偏心光学系10内部を照明光13が通過するが、反射型LCD8からの表示光束が通らない部分あるいは方向を透過させるので、光源13は表示の邪魔にならず、また、照明光13はフレア等にならない。

40

## 【 0 0 4 1 】

ところで、図1のように、3つの光学面3、4、5で囲まれた屈折率が1より大きい媒質からなり、射出瞳1が第1面3に面して位置しており、反射型LCD8が第3面5に面して配置され、反射型LCD8からの表示光は、反射型LCD8に対向した透過面の第3面5を経て偏心光学系10内に入射し、射出瞳1に面した第1面3の内側で反射され、次いで、第1面3に対して射出瞳1側と反対側に位置する第2面4に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は第1面3を透過して偏心光学系10から射出して、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する偏心光学系10を接眼光学系として用いる場合について、座標系を前記のよう

50

に定め、逆光線追跡で射出瞳 1 の中心を通り偏心光学系 10 を介して反射型 LCD 8 の画面の中心に達する光線を軸上主光線とし、反射型 LCD 8 の表示面あるいは画素の面に垂直な法線  $n$  の Y - Z 面への投影像を法線  $n'$  とし、上記軸上主光線とその法線  $n'$  とのなす角度を  $\theta$  とするとき、照明光源 12 がそれぞれ図 1、図 2、図 3 の位置に配置される場合のこの角度  $\theta$  の条件について検討する。

#### 【0042】

まず、図 2 のように、偏心光学系 10 の第 3 面 5 と反対側で第 1 面 3 と第 2 面 4 が交差する部分を切り取り、その切り取り面 14 前方に光源 12 を配置し、光源 12 からの照明光 13 をこの切り取り面 14 を介して偏心光学系 10 内部に入射させ、偏心光学系 10 を横断して第 3 面 5 から射出した光で反射型 LCD 8 の表示面を照明する場合には、

$$15^\circ < \theta < 25^\circ \quad \dots (1)$$

を満足することが望ましい。

#### 【0043】

上記条件式 (1) の上限の  $25^\circ$  を越えると、反射型 LCD 8 を照明するためには、逆光線追跡での第 1 反射面 4 で照明光線を反射させる必要があり、照明むらが発生しやすく、第 1 反射面 4 が結像系以外に照明系としてのパワーも併せ持つことになるので、収差補正上好ましくない。また、下限の  $15^\circ$  を越えると、反射型 LCD 8 を照明するためには、逆光線追跡での第 2 反射面 3 で照明光線を反射させる必要があり、図 2 のように光源 12 を偏心光学系 10 の下側（反射型 LCD 8 とは反対側）に配置すること自体が困難になってしまう。

#### 【0044】

次に、図 1 のように、光源 12 を偏心光学系 10 の第 3 面 5 と反射型 LCD 8 の間のスペース及びそれを取り巻くスペースであって表示光を遮断しない光路外の位置に配置する場合には、

$$20^\circ < \theta < 33^\circ \quad \dots (2)$$

を満足することが望ましい。

#### 【0045】

上記条件式 (2) の上限の  $33^\circ$  を越えると、偏心光学系 10 の像面の Y 方向の曲がりが大きくなり結像光学系として補正しきれなくなり、収差補正上好ましくない。また、下限の  $20^\circ$  を越えると、照明系の光路と逆光線追跡での第 2 透過面 5 がオーバーラップしてしまい、図 1 のように光源 12 を第 3 面 5 と反射型 LCD 8 の間のスペース及びそれを取り巻くスペースであって表示光を遮断しない光路外の位置に配置すること自体が困難になってしまう。

#### 【0046】

次に、図 3 のように、光源 12 を第 1 面 3 の前の射出瞳 1 側であって第 3 面 5 との交差部近傍に配置し、光源 12 からの照明光 13 を第 1 面 3 の第 3 面 5 との交差部近傍から偏心光学系 10 内部に入れ、偏心光学系 10 を横断して第 3 面 5 から外に出るようにして照明する場合には、

$$8^\circ < \theta < 20^\circ \quad \dots (3)$$

を満足することが望ましい。

#### 【0047】

上記条件式 (3) の上限の  $20^\circ$  を越えると、照明系の光路は逆光線追跡での第 2 透過面 5 の物理的な有効径の外となってしまう、図 3 のような照明配置をとることが困難になってしまう。また、下限の  $8^\circ$  を越えると、照明用光源 12 が射出瞳 1 の面と第 1 面 3 とを結ぶ光路内に配置されてしまい、本来の目的である空中像が光源 12 に遮られて観察できなくなってしまう。

#### 【0048】

さて、以上の実施例においては、図 1 に示すように、偏心光学系 10 は、3 つの光学面 3、4、5 で囲まれた屈折率が 1 より大きい媒質からなり、反射型 LCD 8 からの表示光が、反射型 LCD 8 に対向した透過面の第 3 面 5 を経て偏心光学系 10 内に入射し、射出瞳

10

20

30

40

50

1に面した第1面3の内側で反射され、次いで、第1面3に対して射出瞳1側と反対側に位置する第2面4に入射してその面の内側で反射され、その反射光は今度は第1面3を透過して偏心光学系10から射出して、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像するものであったが、それ以外に種々の形態の偏心光学系10を本発明の接眼光学系として用いることができる。以下にそれらを説明するが、これらの偏心光学系10においても、少なくとも1つの反射面は光軸に対して偏心しており、偏心光学系10を構成する反射面の何れかあるいは全てが接眼光学系の作用を行う正パワーを主として担っており、かつ、その反射面の少なくとも1面は前記のアナモルフィック面、トーリック面、又は、自由曲面からなる回転非対称な面形状を有している。そして、偏心した回転非対称面形状を有する反射作用面の少なくとも1面は、対称面を1つのみ有する面对称自由曲面を使用することが望ましい。また、偏心光学系10を構成する面の中、少なくとも1面を球面又は回転対称非球面からなる回転対称面で構成することがより望ましい。

10

**【0049】**

図4の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、反射型LCD8に対向して配置された透過面の第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、反射面の第4面6で反射され、次に、光軸2上に射出瞳1と対向して偏心配置された反射面の第2面4に入射して反射され、その反射光は、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

20

**【0050】**

図5の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、反射型LCD8に対向して配置された透過面の第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、光軸2上に射出瞳1と対向して偏心配置された反射面の第2面4に入射して反射され、その反射後、反射面の第4面6で反射され、次に、第2面4に入射して反射され、その反射光は、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

30

**【0051】**

図6の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、反射型LCD8に対向して配置された透過面の第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、反射面の第4面6で反射され、次に、第3面5に入射して今度は反射され、次いで、光軸2上に射出瞳1と対向して偏心配置された反射面の第2面4に入射して反射され、その反射後、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

**【0052】**

40

図7の偏心光学系10は、3つの面3、4、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、反射型LCD8に対向して配置され、かつ、光軸2上に射出瞳1と対向して偏心配置された第2面4を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、反射面の第4面6で反射され、次に、第2面4に入射して今度は反射され、再び第4面6で反射され、次いで、第2面4に入射して再度反射され、その反射後、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

**【0053】**

図8の偏心光学系10は、4つの面3、4、6、7からなり、その間が屈折率1より大きい

50

い媒質で満たされており、反射型ＬＣＤ８に対向して配置され、かつ、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された第２面４を経て偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、反射面の第５面７で反射され、次に、第２面４に入射して今度は反射され、次いで、反射面の第４面６で反射され、再び第２面４に入射して再度反射され、その反射後、光軸２上に第２面４と射出瞳１との間に配置された第１面３を透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

【００５４】

図９の偏心光学系１０は、３つの面３、４、５からなり、その間が屈折率１より大きい媒質で満たされており、反射型ＬＣＤ８に対向して配置された透過面の第３面５を経て偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された反射面の第２面４に入射して反射され、光軸２上に第２面４と射出瞳１との間に配置された第１面３を透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

10

【００５５】

図１０の偏心光学系１０は、３つの面３、４、６からなり、その間が屈折率１より大きい媒質で満たされており、反射型ＬＣＤ８に対向して配置され、かつ、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された第２面４を経て偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、反射面の第４面６で反射され、次に、第２面４に入射して今度は反射され、その反射後、光軸２上に第２面４と射出瞳１との間に配置された第１面３を透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

20

【００５６】

図１１の偏心光学系１０は、３つの面３、４、６からなり、その間が屈折率１より大きい媒質で満たされており、反射型ＬＣＤ８に対向して配置され、かつ、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された第２面４を経て偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、光軸２上に第２面４と射出瞳１との間に配置された第１面３で反射され、反射面の第４面６で反射され、次に、第２面４に入射して今度は反射され、その反射後、今度は第１面３を透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

30

【００５７】

図１２の偏心光学系１０は、２つの裏面鏡２１、２２からなり、その中、反射型ＬＣＤ８に対向して配置された第２の裏面鏡２２の表面を経て偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、第２の裏面鏡２２の表面、裏面、表面の順で透過、反射、透過し、次に、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された第１の裏面鏡２１の表面、裏面、表面の順で透過、反射、透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

40

【００５８】

図１３の偏心光学系１０は、正の屈折力を有する光学素子（接合レンズ）２３と凹面裏面鏡２１とからなり、反射型ＬＣＤ８に対向して配置された正の屈折力を有する光学素子２３を透過して偏心光学系１０に入射した反射型ＬＣＤ８からの表示光は、光軸２上に射出瞳１と対向して偏心配置された凹面裏面鏡２１の表面、裏面、表面の順で透過、反射、透過して偏心光学系１０から射出して光軸２に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳１の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

【００５９】

図１４の偏心光学系１０は、凹面裏面鏡２１と正の屈折力を有する光学素子（単レンズ）２３とからなり、反射型ＬＣＤ８に対向して配置された凹面裏面鏡２１の表面を経て偏心

50

光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、凹面裏面鏡 21 の表面、裏面、表面の順で透過、反射、透過し、次に、光軸 2 上に射出瞳 1 と対向して偏心配置された正の屈折力を有する光学素子 23 を透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

【0060】

図 15 の偏心光学系 10 は、偏心配置の凹面裏面鏡 21 からなり、反射型 LCD 8 からの表示光は、凹面裏面鏡 21 の表面、裏面、表面の順で透過、反射、透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

10

【0061】

図 16 の偏心光学系 10 は、3 つの面 3、4、5 からなり、その間が屈折率 1 より大きい媒質で満たされており、反射型 LCD 8 に対向して配置された透過面の第 3 面 5 を経て偏心光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、反射面の第 2 面 4 で反射され、次に、光軸 2 上に射出瞳 1 と対向して偏心配置された第 1 面 3 に入射して反射され、その反射光は、再び第 2 面 4 に入射して反射され、光軸 2 上に第 2 面 4 と射出瞳 1 との間に配置された第 1 面 3 を透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

【0062】

20

図 17 の偏心光学系 10 は、4 つの面 3、4、5、6 からなり、その間が屈折率 1 より大きい媒質で満たされており、反射型 LCD 8 に対向して配置された透過面の第 3 面 5 を経て偏心光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、反射面の第 4 面 6 で反射され、次に、光軸 2 上に射出瞳 1 と対向して偏心配置された第 1 面 3 に入射して反射され、その反射光は今度は第 2 面 4 に入射して反射され、光軸 2 上に第 2 面 4 と射出瞳 1 との間に配置された第 1 面 3 を透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

【0063】

図 18 の偏心光学系 10 は、2 つの面 3、4 からなり、その間が屈折率 1 より大きい媒質で満たされており、反射型 LCD 8 に対向して配置された第 1 面 3 を経て偏心光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、反射面の第 2 面 4 で反射され、その反射光は、今度は第 1 面 3 に入射して反射され、その反射光は、再び第 2 面 4 に入射して反射され、光軸 2 上に第 2 面 4 と射出瞳 1 との間に配置された第 1 面 3 を透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

30

【0064】

図 19 の偏心光学系 10 は、3 つの面 3、4、5 からなり、その間が屈折率 1 より大きい媒質で満たされており、反射型 LCD 8 に対向して配置された透過面の第 3 面 5 を経て偏心光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、光軸 2 上に射出瞳 1 と対向して配置された第 1 面 3 で反射され、再び第 3 面 5 に入射して反射され、再度第 1 面 3 で反射され、その反射光は今度は第 2 面 4 に入射して反射され、光軸 2 上に第 2 面 4 と射出瞳 1 との間に配置された第 1 面 3 を透過して偏心光学系 10 から射出して光軸 2 に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳 1 の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

40

【0065】

図 20 の偏心光学系 10 は、3 つの面 3、4、5 からなり、その間が屈折率 1 より大きい媒質で満たされており、反射型 LCD 8 に対向して配置された第 1 面 3 を経て偏心光学系 10 に入射した反射型 LCD 8 からの表示光は、第 3 面 5 に入射して反射され、再び第 1 面 3 に入射して反射され、再度第 3 面 5 で反射され、その反射光は再度第 1 面 3 で反射さ

50

れ、その反射光は今度は第2面4に入射して反射され、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

#### 【0066】

図21の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、4つの面3、4、5、6中、第2面4は媒質中に設けられた偏心した半透過反射面となっているもので、反射型LCD8に対向して配置された第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、半透過反射面の第2面4を透過して、反射面の第4面6で反射され、今度は第2面4の半透過反射面に入射して反射され、その反射後、光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

10

#### 【0067】

図22の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、反射型LCD8に対向して配置された第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、反射面の第4面6で反射され、その反射光は、反射面の第2面4に入射して反射され、その反射後、第3面5から第4面6に到る光路と交差しながら光軸2上に第2面4と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

20

#### 【0068】

図23の偏心光学系10は、4つの面3、4、5、6からなり、その間が屈折率1より大きい媒質で満たされており、4つの面3、4、5、6中、第2面4、第4面6は媒質中に設けられた偏心した半透過反射面となっているもので、反射型LCD8に対向して配置された第3面5を経て偏心光学系10に入射した反射型LCD8からの表示光は、半透過反射面の第2面4を透過して、半透過反射面の第4面6で反射され、今度は第2面4の半透過反射面に入射して反射され、その反射光は今度は半透過反射面の第4面6を透過して、光軸2上に第4面6と射出瞳1との間に配置された第1面3を透過して偏心光学系10から射出して光軸2に沿って進み、中間像を形成することなく射出瞳1の位置にある観察者の瞳に入射し、観察者の網膜上に表示像を結像する。

30

#### 【0069】

次に、本発明の具体的な数値実施例1～5について説明する。後述する各実施例の構成パラメータにおいては、図24に示すように、逆光線追跡で、偏心光学系10の射出瞳1の中心を光学系の原点として、光軸2を射出瞳1の中心(原点)を通る軸上主光線で定義し、射出瞳1から光軸2に沿って進む方向をZ軸方向、このZ軸に直交し射出瞳1中心を通り、光線が偏心光学系10によって折り曲げられる面内の方向をY軸方向、Y軸、Z軸に直交し、射出瞳1中心を通る方向をX軸方向とし、射出瞳1から偏心光学系10に向かう方向をZ軸の正方向、光軸2から像面(画像表示素子)8の側をY軸の正方向、そしてこれらY軸、Z軸と右手系を構成する方向をX軸の正方向とする。なお、光線追跡は偏心光学系10の射出瞳1側の物体側から偏心光学系10に入射する方向としている。

40

#### 【0070】

そして、偏心が与えられている面については、その面の面頂位置の偏心光学系10の原点である射出瞳1の中心からのX軸方向、Y軸方向、Z軸方向の偏心量と、その面の中心軸(自由曲面、回転対称非球面については、それぞれ以下の(c)式、(f)式のZ軸)のX軸、Y軸、Z軸それぞれを中心とする傾き角(それぞれ、 $\theta_x$ 、 $\theta_y$ 、 $\theta_z$ )とが与えられている。なお、その場合、 $\theta_x$ と $\theta_y$ の正はそれぞれの軸の正方向に対しての反時計回りを、 $\theta_z$ の正はZ軸の正方向に対しての時計回りを意味する。その他、球面の曲率半径、面間隔、媒質の屈折率、アップ数が慣用法に従って与えられている。

#### 【0071】

50

なお、回転非対称面である自由曲面の形状は以下の式により定義する。その定義式のZ軸が回転非対称面の軸となる。

$$Z = \sum_n \sum_m C_{nm} X^n Y^{n-m}$$

ただし、 $\sum_n$  は  $n$  が  $0 \sim k$ 、 $\sum_m$  は  $m$  が  $0 \sim n$  を表す。

【0072】

また、面对称自由曲面（対称面を1つのみ有する自由曲面）を、この自由曲面を表す式により定義する場合は、その対称面により生ずる対称性をX方向に求める場合は、Xの奇数次項を0に（例えばX奇数次項の係数を0にする）、その対称面により生ずる対称性をY方向に求める場合は、Yの奇数次項を0に（例えばY奇数次項の係数を0にする）すればよい。

10

【0073】

ここで、例として  $k = 7$ （7次項）で、X方向に対称な面对称自由曲面を上記定義式を展開した形で表すと、以下の式となる。

$$\begin{aligned} Z = & C_2 \\ & + C_3 Y + C_4 X \\ & + C_5 Y^2 + C_6 YX + C_7 X^2 \\ & + C_8 Y^3 + C_9 Y^2 X + C_{10} YX^2 + C_{11} X^3 \\ & + C_{12} Y^4 + C_{13} Y^3 X + C_{14} Y^2 X^2 + C_{15} YX^3 + C_{16} X^4 \\ & + C_{17} Y^5 + C_{18} Y^4 X + C_{19} Y^3 X^2 + C_{20} Y^2 X^3 + C_{21} YX^4 \\ & + C_{22} X^5 + C_{23} Y^6 + C_{24} Y^5 X + C_{25} Y^4 X^2 + C_{26} Y^3 X^3 \\ & + C_{27} Y^2 X^4 + C_{28} YX^5 + C_{29} X^6 + C_{30} Y^7 + C_{31} Y^6 X \\ & + C_{32} Y^5 X^2 + C_{33} Y^4 X^3 + C_{34} Y^3 X^4 + C_{35} Y^2 X^5 \\ & + C_{36} YX^6 + C_{37} X^7 \quad \dots (c) \end{aligned}$$

20

そして、X奇数次項の係数  $C_4$ 、 $C_6$ 、 $C_8$ 、 $C_{10}$ 、 $C_{12}$ 、 $C_{14}$ 、 $C_{16}$ 、 $C_{18}$ 、 $C_{20}$ 、 $C_{22}$ 、 $C_{24}$ 、 $C_{26}$ 、 $C_{28}$ 、 $C_{30}$ 、 $C_{32}$ 、 $C_{34}$ 、 $C_{36}$  を0とする（後記の実施例）。なお、後記する構成のパラメータ中において、記載のない非球面に関する係数は0である。

30

【0074】

また、面对称自由曲面の他の定義式として、Zernike多項式がある。この面の形状は以下の式（d）により定義する。その定義式のZ軸がZernike多項式の軸となる。

【0075】

$$X = R \times \cos(A)$$

$$Y = R \times \sin(A)$$

$$Z = D_2$$

$$+ D_3 R \cos(A) + D_4 R \sin(A)$$

$$+ D_5 R^2 \cos(2A) + D_6 (R^2 - 1) + D_7 R^2 \sin(2A)$$

$$+ D_8 R^3 \cos(3A) + D_9 (3R^3 - 2R) \cos(A)$$

$$+ D_{10} (3R^3 - 2R) \sin(A) + D_{11} R^3 \sin(3A)$$

10

$$+ D_{12} R^4 \cos(4A) + D_{13} (4R^4 - 3R^2) \cos(2A)$$

$$+ D_{14} (6R^4 - 6R^2 + 1) + D_{15} (4R^4 - 3R^2) \sin(2A)$$

$$+ D_{16} R^4 \sin(4A) + D_{17} R^5 \cos(5A)$$

$$+ D_{18} (5R^5 - 4R^3) \cos(3A)$$

$$+ D_{19} (10R^5 - 12R^3 + 3R) \cos(A)$$

$$+ D_{20} (10R^5 - 12R^3 + 3R) \sin(A)$$

$$+ D_{21} (5R^5 - 4R^3) \sin(3A) + D_{22} R^5 \sin(5A)$$

20

$$+ D_{23} R^6 \cos(6A) + D_{24} (6R^6 - 5R^4) \cos(4A)$$

$$+ D_{25} (15R^6 - 20R^4 + 6R^2) \cos(2A)$$

$$+ D_{26} (20R^6 - 30R^4 + 12R^2 - 1)$$

$$+ D_{27} (15R^6 - 20R^4 + 6R^2) \sin(2A)$$

$$+ D_{28} (6R^6 - 5R^4) \sin(4A) + D_{29} R^6 \sin(6A) \quad \dots (d)$$

なお、上記においてX方向に対称な面として表した。ただし、 $D_m$  ( $m$ は2以上の整数)は係数である。

30

【0076】

本発明において使用可能なその他の面の表現例として、上記定義式 ( $Z = \sum_n \sum_m C_{nm} X^n Y^{n-m}$ ) を、(c)式と同様、X方向に対称な面で、 $k=7$ とした面を表す場合、以下の(e)式のように展開することもできる。

【0077】



$$\begin{aligned}
Z = & C_2 \\
& + C_3 Y + C_4 |X| \\
& + C_5 Y^2 + C_6 Y |X| + C_7 X^2 \\
& + C_8 Y^3 + C_9 Y^2 |X| + C_{10} Y X^2 + C_{11} |X^3| \\
& + C_{12} Y^4 + C_{13} Y^3 |X| + C_{14} Y^2 X^2 + C_{15} Y |X^3| + C_{16} X^4 \\
& + C_{17} Y^5 + C_{18} Y^4 |X| + C_{19} Y^3 X^2 + C_{20} Y^2 |X^3| \\
& + C_{21} Y X^4 + C_{22} |X^5| + C_{23} Y^6 + C_{24} Y^5 |X| + C_{25} Y^4 X^2 \\
& + C_{26} Y^3 |X^3| + C_{27} Y^2 X^4 + C_{28} Y |X^5| + C_{29} X^6 \\
& + C_{30} Y^7 + C_{31} Y^6 |X| + C_{32} Y^5 X^2 + C_{33} Y^4 |X^3| \\
& + C_{34} Y^3 X^4 + C_{35} Y^2 |X^5| + C_{36} Y X^6 + C_{37} |X^7| \\
& \dots (e)
\end{aligned}$$

また、回転対称非球面の形状は以下の式により定義する。その定義式のZ軸が回転対称非球面の軸となる。

$$\begin{aligned}
& \text{【0078】} \\
Z = & (Y^2 / R) / [1 + \{1 - P (Y^2 / R^2)\}^{1/2}] \\
& + A_4 Y^4 + A_6 Y^6 + A_8 Y^8 + A_{10} Y^{10} \dots (f)
\end{aligned}$$

ただし、YはZに垂直な方向であり、Rは近軸曲率半径、Pは円錐係数、 $A_4$ 、 $A_6$ 、 $A_8$ 、 $A_{10}$ は非球面係数である。

【0079】

なお、後記する構成パラメータにおいて、データの記載されていない非球面に関する項は0である。屈折率についてはd線（波長587.56nm）に対するものを表記してある。長さの単位はmmである。

【0080】

次に、図24～図28にそれぞれ数値実施例1～5の画像表示装置光学系の偏心光学系10の光軸2を含むY-Z断面図を示す。何れの実施例の偏心プリズム光学系10も、図1の場合と同様に、3つの面3、4、5からなっており、その3つの面3～5の間が屈折率が1より大きい透明媒質で埋められていて、不図示の物体から発した光線束が光軸2に沿って偏心光学系10の射出瞳1をまず通過し、透過作用と反射作用を有する第1面3に入射して偏心光学系10内に入り、その入射光線は射出瞳1から遠い側の反射作用のみを有する反射面である第2面4で射出瞳1に近づく方向に反射され、今度は第1面3で射出瞳1から遠ざかる方向に再び反射され、その反射光線は、透過作用のみを有する第3面5を透過して像面の位置に配置された反射型LCD8の表示面に到達し、その表示面で正反射して、図24～図26の場合は、図2と同様に、第3面5から偏心光学系10内に入り、偏心光学系10を横断して、第3面5と反対側の第1面3と第2面4が交差する部分の切り取り面14から偏心光学系10の外へ出て、切り取り面14の前方に配置された面光源（例えば、点光源により背面から照明されたスリガラス）12に達する。また、図27の場合は、図1と同様、反射型LCD8の表示面で正反射した光は、第3面5と反射型LCD8の間のスペースの射出瞳1側に配置された面光源12に達する。さらに、図28の場合は、図3と同様、反射型LCD8の表示面で正反射した光は、第3面5から偏心光学系10内に入り第3面5と第1面3交差部近傍を横切り、第1面3から射出瞳1側に出て、第1面3の前方に配置された面光源12に達する。

【0081】

図24（実施例1）、図26（実施例3）、図27（実施例4）、図28（実施例5）の場合は、射出瞳1と面光源12は共役になっており、したがって、面光源12は射出瞳1

10

20

30

40

50

の形状に相似の円形のものでよく、図 2 5 ( 実施例 2 ) の場合は、Y - Z 断面図内でのみ射出瞳 1 と面光源 1 2 は共役になっており、X - Z 断面図内では共役になっていないため、実施例 2 の場合は、光源 1 2 として X 方向に伸びた長い面光源 1 2 を用いる。

【 0 0 8 2 】

そして、実施例 1、2、5 においては、第 1 面 3 は瞳 1 側に凹面を向けて偏心した前記の ( f ) 式で定義される回転対称非球面からなり、実施例 3 においては、第 1 面 3 は前記の ( c ) 式で定義される自由曲面からなり、実施例 4 においては、第 1 面 3 は瞳 1 側に凸面を向けて偏心した前記の ( f ) 式で定義される回転対称非球面からなる。また、実施例 1 ~ 5 の何れの実施例においても、第 2 面 4、第 3 面 5 は前記の ( c ) 式で定義される自由曲面からなる。

10

【 0 0 8 3 】

また、反射型 LCD 8 は、何れの実施例も対角 0 . 7 インチタイプの縦横 1 4 . 4 m m × 1 0 . 7 m m の画面のものを使用するようになっており、画角は、実施例 1 ~ 3 は、水平画角 3 3 °、垂直画角 2 5 . 1 °、実施例 4、5 は、水平画角 3 5 °、垂直画角 2 6 . 6 °であり、瞳径は、何れの実施例も 4 m m である。

【 0 0 8 4 】

以下に、上記実施例 1 ~ 5 の構成パラメータを示す。なお、像面の次の面番号 7、8 は実施例 1 ~ 3 の場合は、第 3 面 5 と切り取り面 1 4 であり、実施例 5 の場合は、第 3 面 5 と第 1 面 3 である。また、光源は面光源 1 2 である。そして、これら実施例 1 ~ 5 はいずれも入射瞳を有限距離とした非テレセントリック光学系に構成したものである。

20

## 実施例 1

面番号	曲率半径	間隔	偏心	屈折率	アッベ数
物体面	$\infty$	-1000.00			
1	$\infty$ (瞳)				
2	-167.90 (非球面)		偏心(1)	1.5254	56.2
3	自由曲面I		偏心(2)	1.5254	56.2
4	-167.90 (非球面)		偏心(1)	1.5254	56.2
5	自由曲面II		偏心(3)		
像 面	$\infty$		偏心(4)		
7	自由曲面II		偏心(3)	1.5254	56.2
8	$\infty$		偏心(5)		
光 源	$\infty$		偏心(6)		

10

## 非球面係数

面番号：2，4

20

 $P = 1$  $A_4 = 1.3861 \times 10^{-6}$  $A_6 = -1.5957 \times 10^{-9}$ 

## 自由曲面I

$C_5$	$-7.5462 \times 10^{-3}$	$C_7$	$-7.8676 \times 10^{-3}$	$C_8$	$5.6453 \times 10^{-5}$
$C_{10}$	$2.7553 \times 10^{-5}$	$C_{12}$	$5.3969 \times 10^{-7}$	$C_{14}$	$6.0288 \times 10^{-7}$
$C_{16}$	$-3.2424 \times 10^{-7}$	$C_{17}$	$-3.6709 \times 10^{-8}$	$C_{19}$	$9.4121 \times 10^{-8}$
$C_{21}$	$-5.0850 \times 10^{-9}$				

30

## 自由曲面II

$C_5$	$-1.2220 \times 10^{-2}$	$C_7$	$-1.3558 \times 10^{-2}$	$C_8$	$-2.5977 \times 10^{-4}$
$C_{10}$	$2.9678 \times 10^{-4}$	$C_{14}$	$5.5478 \times 10^{-6}$	$C_{16}$	$3.1550 \times 10^{-5}$
$C_{17}$	$2.6777 \times 10^{-6}$	$C_{19}$	$-1.7874 \times 10^{-6}$	$C_{21}$	$-3.9576 \times 10^{-7}$

## 偏心(1)

X	0.00	Y	8.59	Z	27.10
$\alpha$	21.17	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

40

## 偏心(2)

X 0.00 Y 1.39 Z 42.54  
 $\alpha$  -9.30  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

## 偏心(3)

X 0.00 Y 22.01 Z 32.70  
 $\alpha$  90.03  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

## 偏心(4)

X 0.00 Y 24.99 Z 34.86  
 $\alpha$  74.53  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

## 偏心(5)

X 0.00 Y -12.00 Z 32.00  
 $\alpha$  90.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

## 偏心(6)

X 0.00 Y -13.00 Z 36.50  
 $\alpha$  90.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

10

20

## 実施例 2

面番号	曲率半径	間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	$\infty$	-1000.00			
1	$\infty$ (瞳)				
2	-168.57 (非球面)		偏心(1)	1.5254	56.2
3	自由曲面I		偏心(2)	1.5254	56.2
4	-168.57 (非球面)		偏心(1)	1.5254	56.2
5	自由曲面II		偏心(3)		
像 面	$\infty$		偏心(4)		
7	自由曲面II		偏心(3)	1.5254	56.2
8	$\infty$		偏心(5)		
光 源	$\infty$		偏心(6)		

30

## 非球面係数

40

面番号：2，4

$$P = 1$$

$$A_4 = 9.2941 \times 10^{-7}$$

$$A_6 = -1.6509 \times 10^{-9}$$

自由曲面I

$C_5$	$-7.5328 \times 10^{-3}$	$C_7$	$-7.8680 \times 10^{-3}$	$C_8$	$6.1807 \times 10^{-5}$
$C_{10}$	$2.1866 \times 10^{-5}$	$C_{12}$	$5.9433 \times 10^{-7}$	$C_{14}$	$4.5365 \times 10^{-7}$
$C_{16}$	$2.4863 \times 10^{-7}$	$C_{17}$	$-6.1413 \times 10^{-9}$	$C_{19}$	$1.1857 \times 10^{-7}$
$C_{21}$	$4.9232 \times 10^{-8}$				

10

自由曲面II

$C_5$	$-1.2256 \times 10^{-2}$	$C_7$	$-6.5166 \times 10^{-3}$	$C_8$	$-2.0673 \times 10^{-4}$
$C_{10}$	$5.7020 \times 10^{-5}$	$C_{14}$	$-2.1224 \times 10^{-6}$	$C_{16}$	$-5.9028 \times 10^{-5}$
$C_{17}$	$1.7875 \times 10^{-6}$	$C_{19}$	$-1.7235 \times 10^{-6}$	$C_{21}$	$4.9652 \times 10^{-6}$

偏心(1)

X	0.00	Y	8.19	Z	27.25
$\alpha$	21.22	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

20

偏心(2)

X	0.00	Y	1.38	Z	42.43
$\alpha$	-8.85	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

偏心(3)

X	0.00	Y	21.93	Z	33.20
$\alpha$	90.05	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

30

偏心(4)

X	0.00	Y	25.02	Z	35.56
$\alpha$	73.13	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

偏心(5)

X	0.00	Y	-12.00	Z	32.00
$\alpha$	90.00	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00

偏心(6)

X	0.00	Y	-13.00	Z	36.50
---	------	---	--------	---	-------

40

$\alpha$  90.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

。

## 実施例 3

面番号	曲率半径	間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	$\infty$	-1000.00			
1	$\infty$ (瞳)				
2	自由曲面I		偏心(1)	1.5254	56.2
3	自由曲面II		偏心(2)	1.5254	56.2
4	自由曲面I		偏心(1)	1.5254	56.2
5	自由曲面III		偏心(3)		
像 面	$\infty$		偏心(4)		
7	自由曲面III		偏心(3)	1.5254	56.2
8	$\infty$		偏心(5)		
光 源	$\infty$		偏心(6)		

10

20

## 自由曲面I

$C_5$	$-3.0943 \times 10^{-3}$	$C_7$	$-2.1692 \times 10^{-3}$	$C_8$	$-4.8306 \times 10^{-5}$
$C_{10}$	$-5.3490 \times 10^{-5}$	$C_{12}$	$1.4200 \times 10^{-6}$	$C_{14}$	$1.5139 \times 10^{-6}$
$C_{16}$	$-1.0861 \times 10^{-5}$	$C_{17}$	$1.5841 \times 10^{-7}$	$C_{19}$	$6.9496 \times 10^{-8}$
$C_{21}$	$-1.4837 \times 10^{-7}$				

## 自由曲面II

$C_5$	$-7.6816 \times 10^{-3}$	$C_7$	$-7.6146 \times 10^{-3}$	$C_8$	$2.8189 \times 10^{-5}$
$C_{10}$	$-3.8271 \times 10^{-6}$	$C_{12}$	$-2.5770 \times 10^{-8}$	$C_{14}$	$8.8906 \times 10^{-7}$
$C_{16}$	$-2.7528 \times 10^{-6}$	$C_{17}$	$9.4659 \times 10^{-8}$	$C_{19}$	$8.1970 \times 10^{-8}$
$C_{21}$	$8.5439 \times 10^{-8}$				

30

## 自由曲面III

$C_5$	$-1.2314 \times 10^{-2}$	$C_7$	$-1.3727 \times 10^{-2}$	$C_8$	$-3.0807 \times 10^{-4}$
$C_{10}$	$2.4329 \times 10^{-4}$	$C_{14}$	$7.0617 \times 10^{-6}$	$C_{16}$	$2.0688 \times 10^{-5}$
$C_{17}$	$2.8361 \times 10^{-6}$	$C_{19}$	$-1.7179 \times 10^{-6}$	$C_{21}$	$-5.4413 \times 10^{-7}$

40

## 偏心(1)

X 0.00 Y 8.88 Z 26.99  
 $\alpha$  21.35  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(2)

X 0.00 Y 1.43 Z 42.68  
 $\alpha$  -9.43  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(3)

X 0.00 Y 21.72 Z 32.14  
 $\alpha$  89.25  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(4)

X 0.00 Y 24.52 Z 34.04  
 $\alpha$  75.94  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(5)

X 0.00 Y -12.00 Z 32.00  
 $\alpha$  90.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(6)

X 0.00 Y -13.00 Z 36.00  
 $\alpha$  90.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

#### 実施例 4

面番号	曲率半径	間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	$\infty$	-1000.00			
1	$\infty$ (瞳)				
2	465.98		偏心(1)	1.5254	56.2
3	自由曲面I		偏心(2)	1.5254	56.2
4	465.98		偏心(1)	1.5254	56.2
5	自由曲面II		偏心(3)		
像 面	$\infty$		偏心(4)		
光 源	$\infty$		偏心(5)		

非球面係数

面番号：2，4

10

20

30

40

$$P = 1$$

$$A_4 = -3.5067 \times 10^{-6}$$

$$A_6 = 4.6627 \times 10^{-10}$$

自由曲面I

$$\begin{array}{lll} C_5 & -5.9694 \times 10^{-3} & C_7 & -6.5778 \times 10^{-3} & C_8 & 5.4922 \times 10^{-5} \\ C_{10} & 6.5817 \times 10^{-5} & C_{12} & -2.8264 \times 10^{-6} & C_{14} & -5.5724 \times 10^{-6} \\ C_{16} & -1.0995 \times 10^{-6} & C_{17} & 2.0234 \times 10^{-7} & C_{19} & 9.3296 \times 10^{-8} \\ C_{21} & 1.4712 \times 10^{-7} & & & & \end{array}$$

10

自由曲面II

$$\begin{array}{lll} C_5 & -5.4431 \times 10^{-4} & C_7 & -5.9504 \times 10^{-3} & C_8 & -7.1036 \times 10^{-4} \\ C_{10} & -3.6383 \times 10^{-4} & C_{14} & 4.4298 \times 10^{-5} & C_{16} & -3.9713 \times 10^{-6} \\ C_{19} & -8.8974 \times 10^{-7} & C_{21} & -1.5926 \times 10^{-6} & & \end{array}$$

偏心(1)

$$\begin{array}{llll} X & 0.00 & Y & 7.27 & Z & 27.85 \\ \alpha & 16.12 & \beta & 0.00 & \gamma & 0.00 \end{array}$$

20

偏心(2)

$$\begin{array}{llll} X & 0.00 & Y & 0.89 & Z & 38.74 \\ \alpha & -12.19 & \beta & 0.00 & \gamma & 0.00 \end{array}$$

偏心(3)

$$\begin{array}{llll} X & 0.00 & Y & 18.55 & Z & 33.70 \\ \alpha & 76.51 & \beta & 0.00 & \gamma & 0.00 \end{array}$$

30

偏心(4)

$$\begin{array}{llll} X & 0.00 & Y & 23.92 & Z & 37.47 \\ \alpha & 26.70 & \beta & 0.00 & \gamma & 0.00 \end{array}$$

偏心(5)

$$\begin{array}{llll} X & 0.00 & Y & 24.74 & Z & 6.23 \\ \alpha & -34.49 & \beta & 0.00 & \gamma & 0.00 \end{array}$$

実施例 5

40

面番号      曲率半径      間隔      偏心      屈折率      アッペ数



物体面	$\infty$	-1000.00			
1	$\infty$ (瞳)				
2	-94.76	偏心(1)	1.5254	56.2	
3	自由曲面I	偏心(2)	1.5254	56.2	
4	-94.76	偏心(1)	1.5254	56.2	
5	自由曲面II	偏心(3)			
像 面	$\infty$	偏心(4)			10
7	自由曲面II	偏心(3)	1.5254	56.2	
8	-94.76	偏心(1)			
光 源	$\infty$	偏心(5)			
非球面係数					
面番号：2，4，8					
P = 1					
$A_4 = 1.9079 \times 10^{-6}$					20
$A_6 = -1.8638 \times 10^{-9}$					
自由曲面I					
$C_5$	$-1.0488 \times 10^{-2}$	$C_7$	$-1.0606 \times 10^{-2}$	$C_8$	$4.0912 \times 10^{-5}$
$C_{10}$	$1.2549 \times 10^{-5}$	$C_{14}$	$-2.7265 \times 10^{-6}$	$C_{16}$	$-1.2752 \times 10^{-6}$
自由曲面II					
$C_5$	$-3.5995 \times 10^{-2}$	$C_7$	$1.2635 \times 10^{-2}$	$C_8$	$1.0591 \times 10^{-3}$
$C_{10}$	$1.2029 \times 10^{-3}$	$C_{14}$	$3.6330 \times 10^{-6}$	$C_{16}$	$-7.5845 \times 10^{-5}$
偏心(1)					
X	0.00	Y	7.75	Z	27.83
$\alpha$	13.48	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00
偏心(2)					
X	0.00	Y	0.47	Z	38.10
$\alpha$	-16.14	$\beta$	0.00	$\gamma$	0.00
偏心(3)					
X	0.00	Y	19.24	Z	33.85

$\alpha$  63.60  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(4)

X 0.00 Y 22.06 Z 35.38

$\alpha$  48.19  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

偏心(5)

X 0.00 Y 11.77 Z 25.69

$\alpha$  45.00  $\beta$  0.00  $\gamma$  0.00

10

#### 【0085】

上記実施例3の面光源12の瞳収差を示す横収差図を図29に示す。図中、1は面光源12中心から射出瞳1中心に到る光束の横収差を、2は面光源12右端から射出瞳1上端に到る光束の横収差を、3は面光源12左端から射出瞳1下端に到る光束の横収差をそれぞれ示す。

#### 【0086】

以上の実施例1～5の条件式(1)～(3)に関する角度は次の通りである。

実施例1 実施例2 実施例3 実施例4 実施例5

$\Theta$  (°) 20.5 20.5 20.1 28.1 13.5

20

なお、以上の実施例においては、反射型画像表示素子として反射型LCD8を用いることを前提としていたが、その代わりに図37に示したDMD(デジタル・マイクロ・デバイス)等を用いてもよいことはもちろんである。

#### 【0087】

なお、光学系の数値は省くが、図17の偏心光学系10を接眼光学系に用いる場合の光源12の配置に関する1実施例を図30に示す。この実施例では、光源12を第1面3の前の射出瞳1側であって第3面5に近い位置に配置し、光源12からの照明光13を第1面3から偏心光学系10内部に入れ、偏心光学系10を横断して第4面6から外に出るように、すなわち、光源12からの照明光13が偏心光学系10を射出瞳1側から反対側に突き抜けるようにし、第4面6から外に出た照明光13を凹面鏡15により反射型LCD8の方向に向け、第4面6の第3面5との交差部近傍から偏心光学系10内部に再度入れ、偏心光学系10を横断させて第3面5から外に出るようにして、反射型LCD8の表示面を照明するようにしている。

30

#### 【0088】

また、上記実施例はいずれも、入射瞳を有限距離とした非テレセントリックに形成した偏心光学系に反射型LCD8を使用した形態を示したが、以下のように、2次元画面を備えていない画像表示素子を用いることも可能である。

#### 【0089】

例えば、上記図2に示した画像表示装置の反射型LCD8を単なる平面ミラー9に置き換え、光源12をスキャン(走査)することによって、2次元画像を形成する画像表示素子24とスキャン部材25とに置き換えた図31に示す画像表示装置とすることもできる。

40

#### 【0090】

この時、1次元走査を主体とした構成とするならば、例えば図32に示すように、スキャン部材25はポリゴンミラー26に構成し、画像表示素子24は1次元画像表示素子(液晶表示画素やLED等の表示画素を1次元に配列したもの)27と光を平行光束にするコリメータレンズ28とに構成することができる。ここで、偏心光学系10の入射瞳位置は、このポリゴンミラー26の回転多面に形成された反射面に略一致するように配置し、1次元画像表示素子27の画素列と直交する方向に光束を走査することによって、2次元画像を形成するように構成されている。

50

## 【 0 0 9 1 】

また、2次元走査を主体とした構成とするならば、例えば図33に示すように、1次元画像表示素子27を1画素分の表示を行なう画素光源29に構成し、ポリゴンミラー26の走査方向と直交する方向に走査機能を持って構成されたガルバノミラー30を配置する構成とすることで実現できる。猶、このガルバノミラー30は走査機能を持てば良く、ポリゴンミラー等で構成してもかまわない。

## 【 0 0 9 2 】

また、上記実施例において、光源12、反射型LCD8ポリゴンミラー26及び平面ミラー9等の光学素子から射出される光束の内、入射瞳を形成する有効光束以外の開口数の大きな光が、偏心光学系10を介して観察者の眼球に導かれることによって発生するゴースト像を防止するため、これら各素子の形成する光路中に光束の開口数を制限する開口数低減素子を配置することが望ましい。特にこの開口数低減素子は、上記各素子と偏心光学系10との間の光路中に配置することがより効果的である。この開口数低減素子としては、例えば下記に示すルーバー光学素子16aや光ファイバースプレートの16b等がある。

## 【 0 0 9 3 】

ルーバー光学素子16aの例を図34(a)、図34(b)に示す。ルーバー光学素子16aは、透明フィルム17の中に微細な遮光壁18が周期的に挟み込まれてなるもので、この遮光壁18によりある入射角範囲以外の光は吸収されて射出できないものである。また、この遮光壁18の角度を変えることにより、最大透過の入射角を変えることができる。図34(a)、(b)の矢印の方向から光束が入射した場合のルーバー光学素子16aの透過率分布を夫々図35(a)、(b)に示す。

## 【 0 0 9 4 】

このようなルーバー光学素子16aを例えば図1の光源12と反射型LCD8の間に挿入すると、光源12からの光はルーバー光学素子16aにより開口数が制限され、その後反射型LCD8を反射し、偏心光学系10に向かう。ここで、ゴースト像を発生させる開口数の大きさが、入射角度以上に大きい光束によってもたらされるとした時、透過率分布が、図35(a)のように臨界入射角以上の光束は透過させないように構成されたルーバー光学素子16aを使用すれば、ゴースト像の発生を防止することができる。

## 【 0 0 9 5 】

また、上記各実施例のように偏心光学系10では、各光学作用面が同軸系ではなく、面の形状自体も回転非対称に形成されていることもあり、ゴースト像を発生させる開口数の大きな光束も、図35(a)のように入射角0を中心に対称に存在しない場合もある。そこでそのような場合は、図34(b)に示すように、所定の角度傾いて入射する光束を中心に光束の透過率を制御するように、透明フィルム17中の微細な遮光壁18が所定角度傾いて配置されたルーバー光学素子16aを用いることが望ましい。例えば、図1に示した実施例の場合は、反射型LCD8を射出した光束は偏心光学系10の第3面5に対して第1面3の方向に傾いて斜めに入射する。そこでこの反射型LCD8と第3面5との間に図34(b)のルーバー光学素子16aを配置すれば、図35(b)のように透過率分布がスライドし、有効光束の光量を損失させずに、ゴースト像を形成する開口数の大きい光束のみ低減できる。

## 【 0 0 9 6 】

また、このルーバー光学素子16aの代わりに、光ファイバーを束ねてプレート状に切断した光ファイバースプレートの16bを使用することもできる。この光ファイバースプレートの16bの構造の一例を図36に示す。この光ファイバースプレートの16bは、同図の拡大図に示すように、コアガラス19aとその周辺を囲むクラッドガラス19bとその外周に被覆された吸収部材20とからなり、所定の開口数を有する光ファイバーを多数本蜜に束ねて構成されたもので、光ファイバーの開口数で決まる開口数以上の光束は、光ファイバー壁を抜けて吸収部材20で吸収されるため、前記ルーバー光学素子16aと同じ働きを持つものである。

## 【 0 0 9 7 】

10

20

30

40

50

さて、以上に説明したような画像表示装置を１組用意し、片眼装着用に構成しても、また、そのような組を左右一対用意し、それらを眼輻距離だけ離して支持することにより、両眼装着用に構成してもよい。そのようにして、片眼あるいは両眼で観察できる据え付け型又はポータブル型の画像表示装置として構成することができる。

#### 【００９８】

片眼に装着する構成にした場合の様子を図３７に（この場合は、左眼に装着）、両眼に装着する構成にした場合の様子を図３８にそれぞれ示す。図３７、図３８中、３１は表示装置本体部を示し、図３７の場合は観察者の顔面の左眼の前方に、図３８の場合は観察者の顔面の両眼の前方に保持されるよう支持部材が頭部を介して固定している。その支持部材としては、一端を表示装置本体部３１に接合し、観察者のこめかみから耳の上部にかけて延在する左右の前フレーム３２と、前フレーム３２の他端に接合され、観察者の側頭部を渡るように延在する左右の後フレーム３３とから（図３７の場合）、あるいは、さらに、左右の後フレーム３３の他端に挟まれるように自らの両端を一方ずつ接合し、観察者の頭頂部を支持する頭頂フレーム３４とから（図３８の場合）構成されている。

10

#### 【００９９】

また、前フレーム３２における上記の後フレーム３３との接合近傍には、弾性体からなり例えば金属板バネ等で構成されたリヤプレート３５が接合されている。このリヤプレート３５は、上記支持部材の一翼を担うリヤカバー３６が観察者の後頭部から首のつけねにかかる部分で耳の後方に位置して支持可能となるように接合されている（図３８の場合）。リヤプレート３５又はリヤカバー３６内に観察者の耳に対応する位置にスピーカー３９

20

#### 【０１００】

映像・音声信号等を外部から送信するためのケーブル４１が表示装置本体部３１から、頭頂フレーム３４（図３８の場合）、後フレーム３３、前フレーム３２、リヤプレート３５の内部を介してリヤプレート３５あるいはリヤカバー３６の後端部より外部に突出している。そして、このケーブル４１はビデオ再生装置４０に接続されている。なお、図中、４０aはビデオ再生装置４０のスイッチやボリューム調整部である。

#### 【０１０１】

なお、ケーブル４１は先端をジャックして、既存のビデオデッキ等に取り付け可能としてもよい。さらに、ＴＶ電波受信用チューナーに接続してＴＶ鑑賞用としてもよいし、コンピュータに接続してコンピュータグラフィックスの映像や、コンピュータからのメッセージ映像等を受信するようにしてもよい。また、邪魔なコードを排斥するために、アンテナを接続して外部からの信号を電波によって受信するようにしても構わない。

30

#### 【０１０２】

##### 【発明の効果】

以上の説明から明らかなように、本発明によると、接眼光学系が少なくとも１面の偏心した裏面反射面を有する偏心光学系からなり、画像表示素子が照明光の反射光により画像を表示する反射型画像表示素子からなり、照明光を形成する照明手段が反射型画像表示素子から観察者眼球位置の間の表示光路外に配置されているので、反射型ＬＣＤと偏心光学系とを用いて高い光学性能を有しながら小型・軽量で明るい画像表示装置を達成することができる。

40

##### 【図面の簡単な説明】

【図１】本発明の１実施例の画像表示装置の光路図である。

【図２】図１の変形例の画像表示装置の光路図である。

【図３】図１の別の変形例の画像表示装置の光路図である。

【図４】本発明の画像表示装置に適用可能な偏心光学系の光路図である。

【図５】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。

【図６】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。

【図７】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。

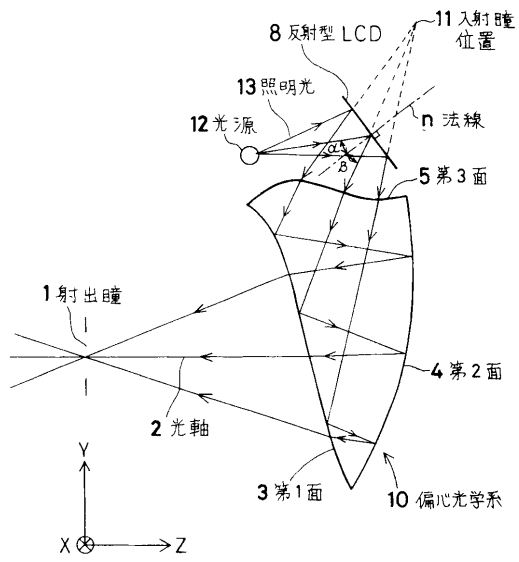
【図８】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。

50

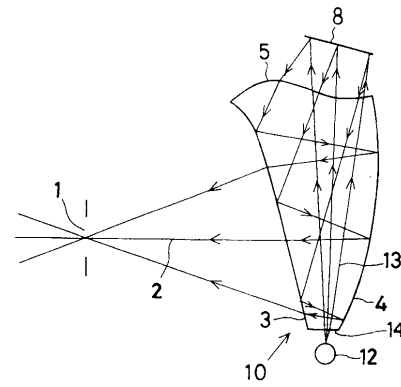
- 【図 9】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 10】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 11】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 12】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 13】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 14】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 15】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 16】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 17】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 18】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。 10
- 【図 19】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 20】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 21】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 22】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 23】本発明の画像表示装置に適用可能な別の偏心光学系の光路図である。
- 【図 24】本発明の数値実施例 1 の画像表示装置光学系の断面図である。
- 【図 25】本発明の数値実施例 2 の画像表示装置光学系の断面図である。
- 【図 26】本発明の数値実施例 3 の画像表示装置光学系の断面図である。
- 【図 27】本発明の数値実施例 4 の画像表示装置光学系の断面図である。
- 【図 28】本発明の数値実施例 5 の画像表示装置光学系の断面図である。 20
- 【図 29】本発明の数値実施例 3 の面光源の瞳収差を示す横収差図である。
- 【図 30】図 17 の偏心光学系を用いる場合の光源の配置に関する 1 実施例を示す断面図である。
- 【図 31】本発明の他の実施例を示す断面図である。
- 【図 32】図 31 のスキャン部材を 1 次元走査に構成した例を示す図である。
- 【図 33】図 31 のスキャン部材を 2 次元走査に構成した例を示す図である。
- 【図 34】ルーバー光学素子を示す図である。
- 【図 35】図 34 のルーバー光学素子の透過率分布を示す図である。
- 【図 36】光ファイバプレートを示す図である。
- 【図 37】本発明の画像表示装置を片眼装着の構成にした場合の様子を示す図である。 30
- 【図 38】本発明の画像表示装置を両眼装着の構成にした場合の様子を示す図である。
- 【図 39】偏心配置の凹面鏡により発生する像面湾曲を説明するための図である。
- 【図 40】偏心配置の凹面鏡により発生する非点収差を説明するための図である。
- 【図 41】偏心配置の凹面鏡により発生する軸上コマ収差を説明するための図である。
- 【図 42】従来の反射型 LCD を用いる画像表示装置の光学系を示す図である。
- 【図 43】公知の DMD の構成を説明するための図である。
- 【符号の説明】
- 1 射出瞳
  - 2 光軸
  - 3 第 1 面 40
  - 4 第 2 面
  - 5 第 3 面
  - 6 第 4 面
  - 8 反射型 LCD (液晶表示素子)
  - 9 平面ミラー
  - 10 偏心光学系
  - 11 入射瞳位置
  - 12 光源
  - 13 照明光
  - 14 切り取り面 50

1 5	凹面鏡	
1 6 a	ルーバー光学素子	
1 6 b	光ファイバプレート	
1 7	透明フィルム	
1 8	遮光壁	
1 9 a	コアガラス	
1 9 b	クラッドガラス	
2 0	吸収部材	
2 1、2 2	裏面鏡	
2 3	正の屈折力を有する光学素子	10
2 4	画像表示素子	
2 5	スキャン部材	
2 6	ポリゴンミラー	
2 7	1次元画像表示素子	
2 8	コリメータレンズ	
2 9	画素光源	
3 0	ガルバノメータミラー	
3 1	表示装置本体部	
3 2	前フレーム	
3 3	後フレーム	20
3 4	頭頂フレーム	
3 5	リヤプレート	
3 6	リヤカバー	
3 9	スピーカー	
4 1	ケーブル	
4 0	ビデオ再生装置	
4 0 a	ボリューム調整部	
M	凹面鏡	

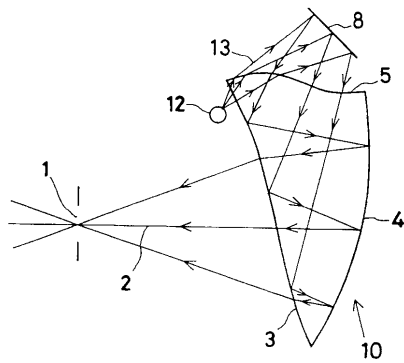
【 図 1 】



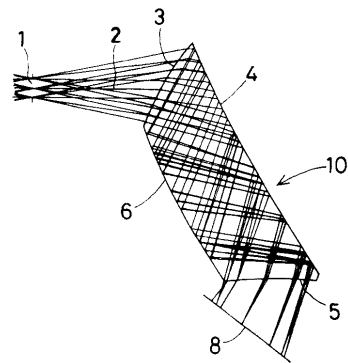
【 図 2 】



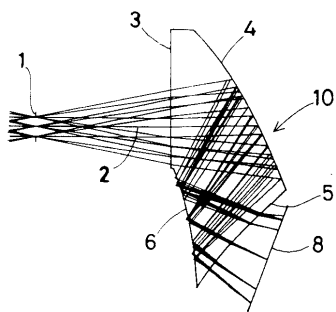
【 図 3 】



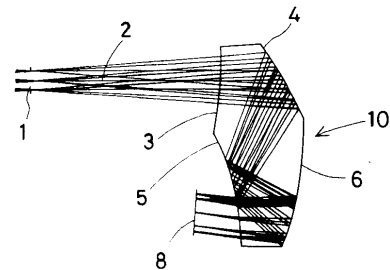
【 図 5 】



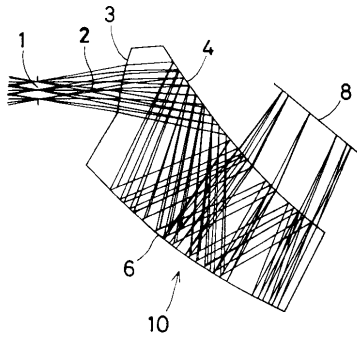
【 図 4 】



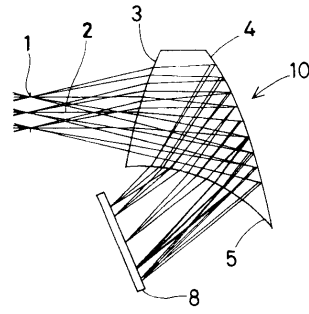
【 図 6 】



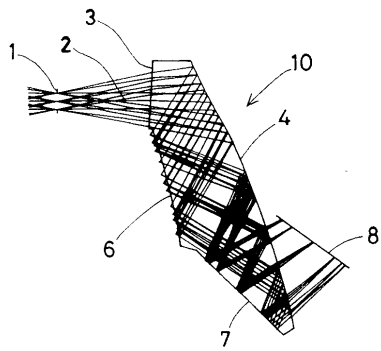
【図 7】



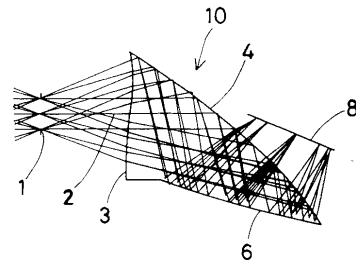
【図 9】



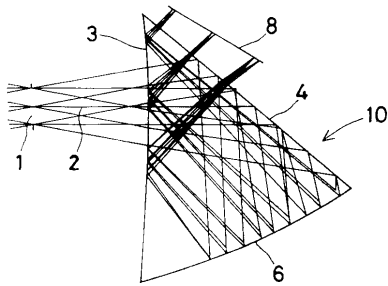
【図 8】



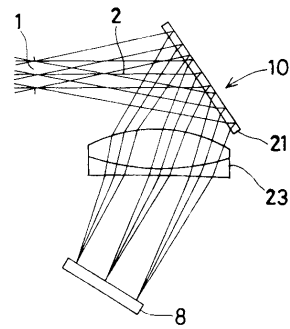
【図 10】



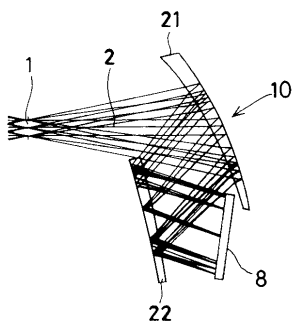
【図 11】



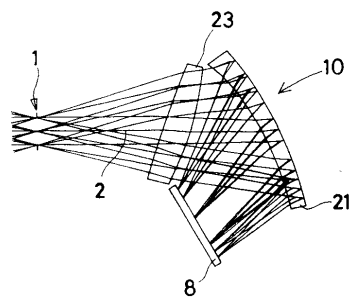
【図 13】



【図 12】

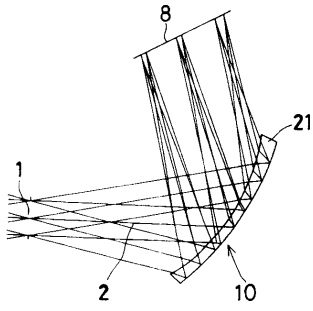


【図 14】

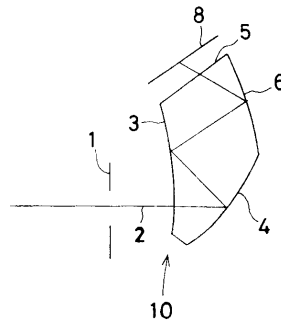




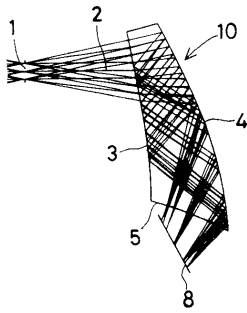
【図 15】



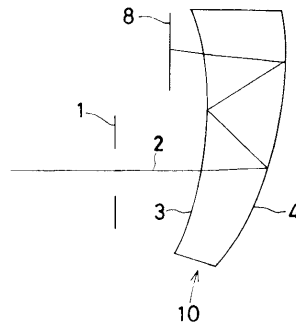
【図 17】



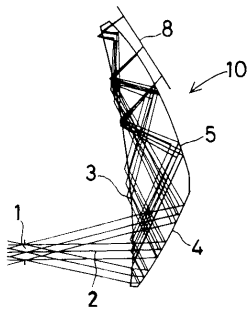
【図 16】



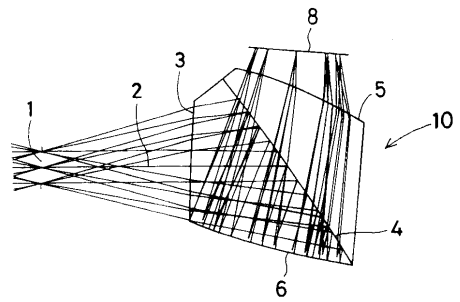
【図 18】



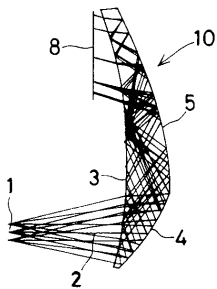
【図 19】



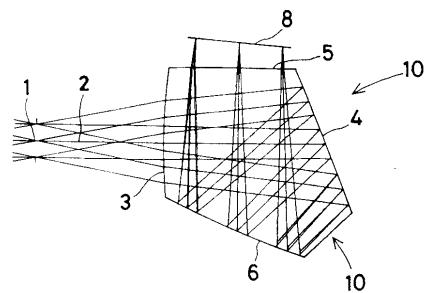
【図 21】



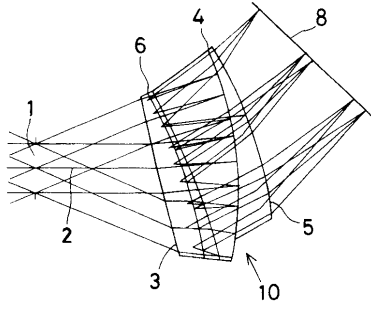
【図 20】



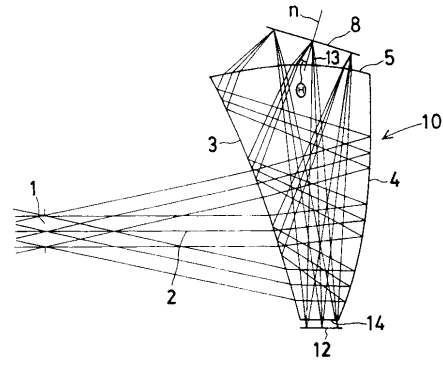
【図 22】



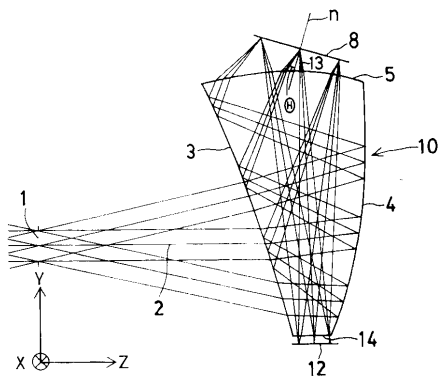
【図 2 3】



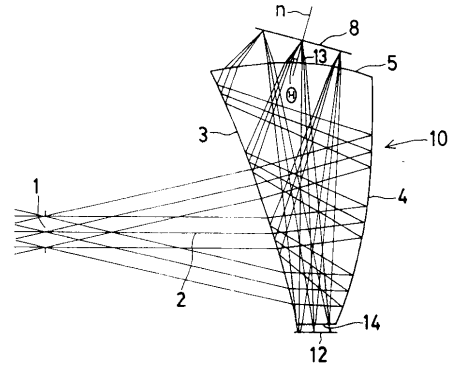
【図 2 5】



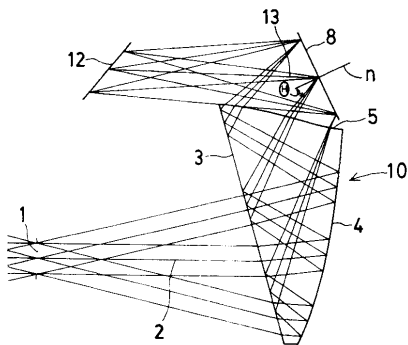
【図 2 4】



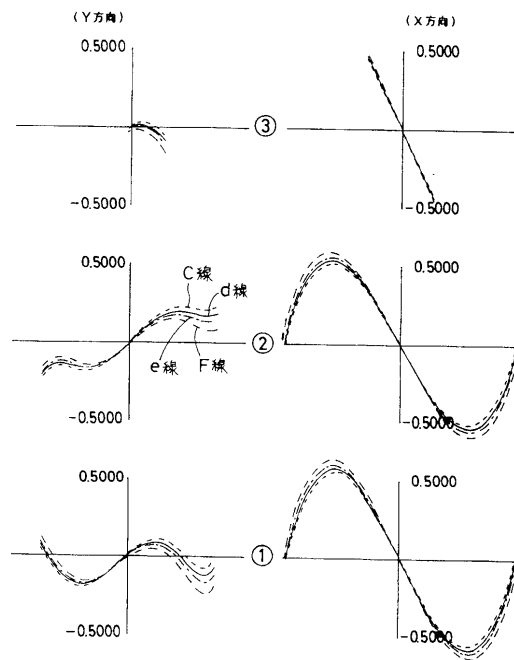
【図 2 6】



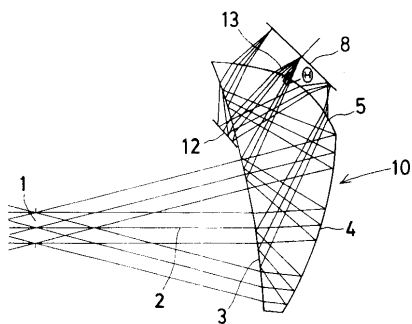
【図 2 7】



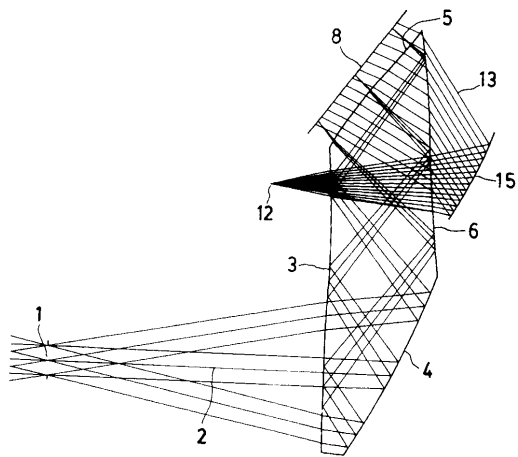
【図 2 9】



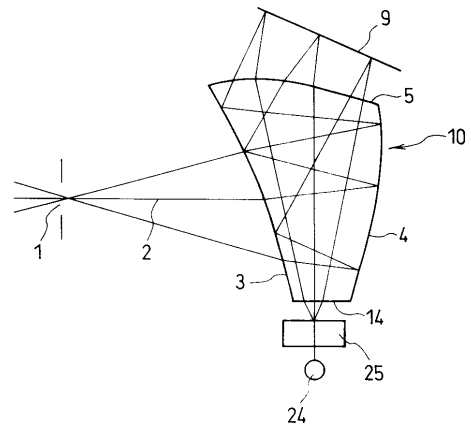
【図 2 8】



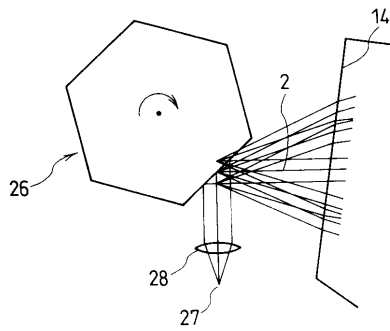
【図 3 0】



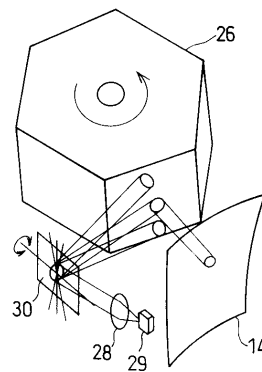
【図 3 1】



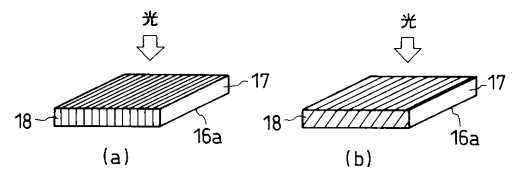
【図 3 2】



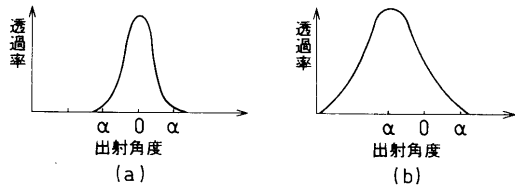
【図 3 3】



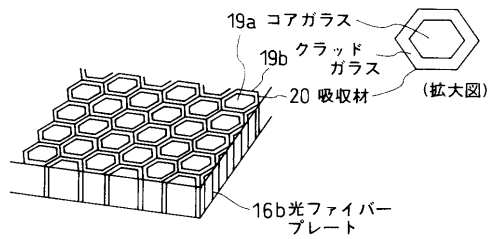
【図 3 4】



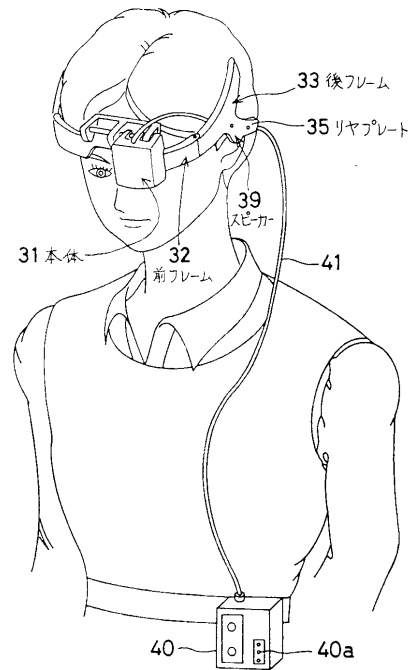
【図 35】



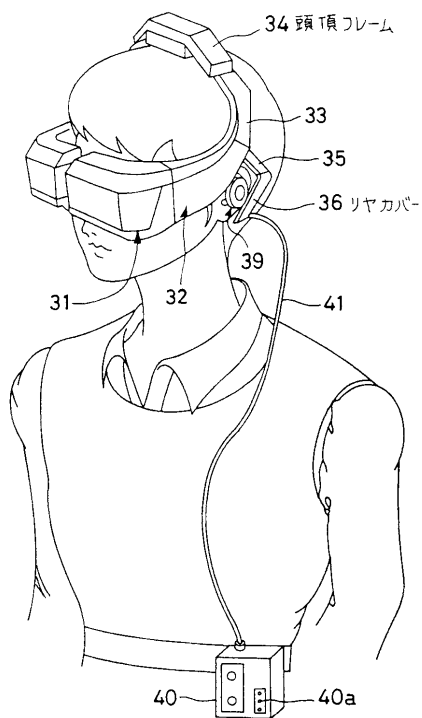
【図 36】



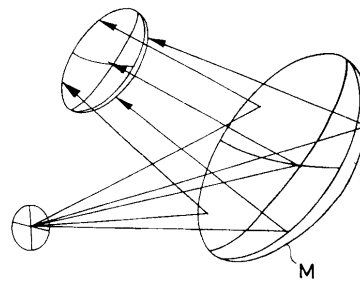
【図 37】



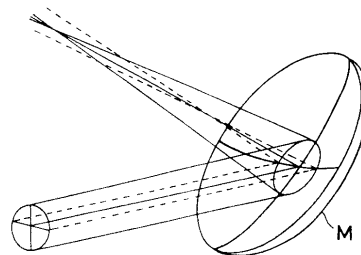
【図 38】



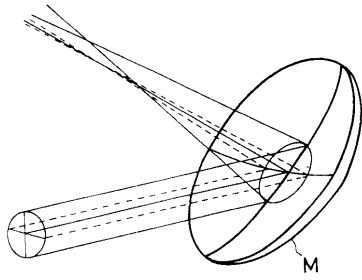
【図 39】



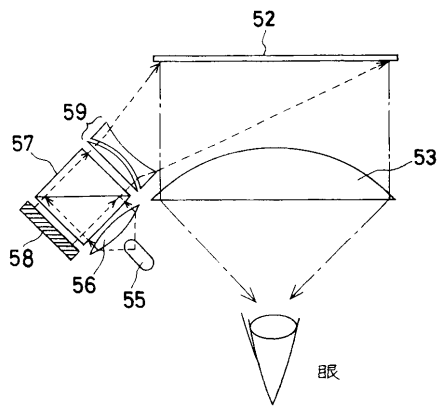
【図 40】



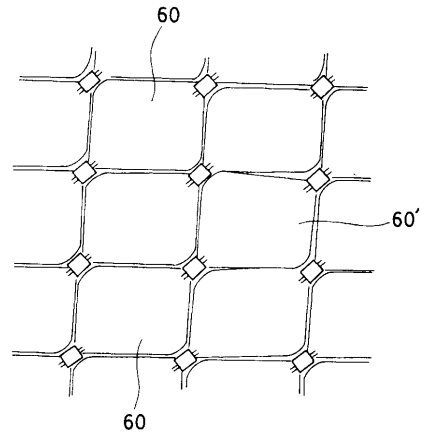
【図 4 1】



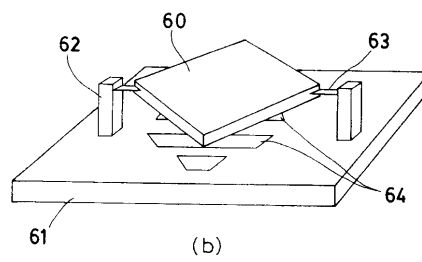
【図 4 2】



【図 4 3】



(a)



(b)

---

フロントページの続き

(74)代理人 100091971

弁理士 米澤 明

(72)発明者 早川 和仁

東京都渋谷区幡ヶ谷 2 丁目 4 3 番 2 号オリンパス光学工業株式会社内

(72)発明者 研野 孝吉

東京都渋谷区幡ヶ谷 2 丁目 4 3 番 2 号オリンパス光学工業株式会社内

(72)発明者 高橋 浩一

東京都渋谷区幡ヶ谷 2 丁目 4 3 番 2 号オリンパス光学工業株式会社内

審査官 三橋 健二

(56)参考文献 特開平 0 9 - 2 1 9 8 3 2 ( J P , A )

特開平 0 8 - 3 2 0 4 5 1 ( J P , A )

特開平 0 8 - 2 4 0 7 8 6 ( J P , A )

特開平 0 9 - 0 6 5 2 4 5 ( J P , A )

特開平 0 8 - 1 7 1 0 7 2 ( J P , A )

(58)調査した分野(Int.Cl. , D B 名)

G02B 27/02