

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2004-337346

(P2004-337346A)

(43) 公開日 平成16年12月2日(2004.12.2)

(51) Int.Cl.⁷

A61B 1/00

G02B 13/04

F I

A61B 1/00

G02B 13/04

300Y

D

テーマコード (参考)

2H087

4C061

審査請求 未請求 請求項の数 4 O L (全 19 頁)

(21) 出願番号 特願2003-137263 (P2003-137263)

(22) 出願日 平成15年5月15日 (2003.5.15)

(71) 出願人 000000376

オリンパス株式会社

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号

(74) 代理人 100065824

弁理士 篠原 泰司

(74) 代理人 100104983

弁理士 藤中 雅之

(72) 発明者 鶴澤 勉

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オ

リンパス光学工業株式会社内

(72) 発明者 河西 研

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オ

リンパス光学工業株式会社内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 対物レンズ及びそれを用いた内視鏡

(57) 【要約】

【課題】 小型で高画素の撮像素子に好適で、かつ簡素な構成である対物レンズ及びそれを用いた内視鏡を提供する。

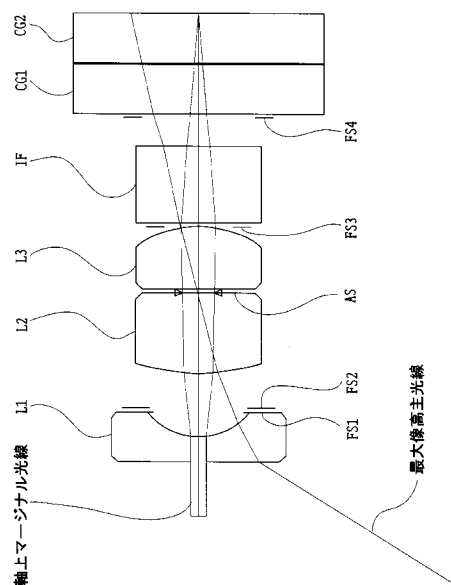
【解決手段】 物体側から順に、負の第1レンズL1と、正の第2レンズL2と、明るさ絞りASと、正の第3レンズL3を少なくとも有し、明るさ絞りASより像側のレンズが、1枚または複数の正の単レンズからなり、かつ、次の条件式を満足する。

$$4.5 < d1 - d2$$

$$-0.6 < f1/f2 < -0.3$$

但し、d1は第1レンズのアッペ数、d2は第2レンズのアッペ数、f1は第1レンズの焦点距離、f2は第2レンズの焦点距離である。

【選択図】 図1



【特許請求の範囲】

【請求項 1】

物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズを少なくとも有し、

前記明るさ絞りよりも像側のレンズが、1 枚または複数の正の単レンズからなり、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物レンズ。

$$4.5 < d_1 - d_2$$

$$-0.6 < f_1 / f_2 < -0.3$$

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッベ数、 d_2 は第 2 レンズのアッベ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離である。

10

【請求項 2】

次の条件式を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の対物レンズ。

$$0 < \{ 1 / (d_1 \times f_1) + 1 / (d_2 \times f_2) \} \times f < 0.02$$

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッベ数、 d_2 は第 2 レンズのアッベ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。

【請求項 3】

物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズを少なくとも有し、

前記明るさ絞りよりも像側のレンズが、1 枚または複数の正の単レンズからなり、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物光学系。

20

$$d_2 < 2.0$$

但し、 d_2 は第 2 レンズのアッベ数である。

【請求項 4】

請求項 1 ～ 3 のいずれかに記載の対物レンズを用いた内視鏡。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、レンズ枚数の少ない簡素な構成の内視鏡対物レンズ及びそれを用いた内視鏡に関するものである。

【0002】

30

【従来の技術】

医療等に用いる内視鏡は、操作性向上のために内視鏡挿入部の細径化や内視鏡挿入部の先端硬質部の短縮化が望まれている。このため、これら内視鏡に用いる対物レンズは、実用上十分に収差が補正されていることと、レンズ外径が小さく全長が短く構成されていることが必要不可欠である。

従来の内視鏡対物レンズでレンズ枚数が 3 枚の簡素な構成のものとしては、例えば次の特許文献 1、2 に記載されたものがある。前者は簡素な構成でありながら色収差を良好に補正したものである。後者は小型でテレセントリック性が良好なものである。

【0003】

【特許文献 1】

40

特開平 5 - 107470 号公報、

【特許文献 2】

特開平 10 - 170821 号公報

【0004】

また、像面付近にフィールドレンズを配置した 4 枚構成のものとしては、例えば次の特許文献 3 に記載されたものがある。これは、特許文献 1、2 に記載のものに比べてテレセントリック性が良好なものであり、例えばファイバースコープに好適なものである。

【0005】

【特許文献 3】

特開平 2 - 176611 号公報

50

【 0 0 0 6 】

【 発明が解決しようとする課題 】

近年では撮像素子の小型化高画素化に伴い、より小型で高性能な対物レンズが望まれている。

しかるに、第 1 の課題として、通常サイズの撮像素子を用いる場合と同様に、小型の撮像素子においても各種の光学フィルターを配置する間隔を対物レンズ内に確保する必要がある。そのためには、全系の焦点距離に対する十分なバックフォーカスを持った対物レンズが必要になる。

しかしながら、従来の対物レンズを縮小係数倍すると、撮影光学系内に配置される各種の光学フィルターを配置する間隔が不足する。また、レンズの縁肉の厚さが不足し、レンズの加工が困難となる。 10

【 0 0 0 7 】

また、第 2 の課題として、高画質化に関して倍率の色収差の補正の問題がある。

内視鏡の対物レンズは、明るさ絞りの物体側に負の屈折力、明るさ絞りの像側に正の屈折力を配置し、広角化を実現している。絞りに対して非対称な構成であり、特に倍率の色収差の補正が難しい。接合レンズを用いたレンズタイプでは構成が複雑となり、また小型の撮像素子用のレンズの場合、接合レンズの加工は困難である。

【 0 0 0 8 】

しかるに、上記従来の対物レンズでは、上記 1 , 2 の課題を同時に解決することができない。 20

例えば、特許文献 1 に記載の第 1 実施例の対物レンズは、焦点距離の 1 . 9 4 5 倍のバックフォーカスを持っている。バックフォーカスとは第 3 レンズの像側面から後ろ側焦点位置までの空気換算長である。しかしながら、倍率の色収差 (F ラインと C ラインの差) は半画角 = 5 0 ° で焦点距離の 1 . 2 % と大きくなってしまっている。

また、例えば特許文献 2 に記載の第 1 実施例の対物レンズは、倍率の色収差は半画角 = 5 0 ° で焦点距離の 0 . 8 % と小さいが、バックフォーカスは焦点距離の 1 . 3 5 倍の小さくなってしまっている。

さらに、特許文献 3 に記載のものは、光学フィルターを配置する間隔が明らかに無い。

【 0 0 0 9 】

本発明は従来技術のこのような問題点に鑑みてなされたものであり、小型で高画素の撮像素子に好適で、かつ簡素な構成である対物レンズ及びそれを用いた内視鏡を提供することを目的としている。 30

【 0 0 1 0 】

【 課題を解決するための手段 】

上記目的を達成するために、本第 1 の発明による対物レンズは、物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズを少なくとも有し、前記明るさ絞りよりも像側のレンズが、1 枚または複数の正の単レンズからなり、かつ、次の条件式 (1) , (2) を満足することを特徴としている。

$$4.5 < d_1 - d_2 \dots (1)$$

$$-0.6 < f_1 / f_2 < -0.3 \dots (2)$$

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッペ数、 d_2 は第 2 レンズのアッペ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離である。 40

【 0 0 1 1 】

また、本第 2 の発明による対物レンズは、本第 1 の発明において次の条件式 (3) を満足することを特徴としている。

$$0 < \{ 1 / (v d_1 \times f_1) + 1 / (v d_2 \times f_2) \} \times f < 0.02 \dots (3)$$

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッペ数、 d_2 は第 2 レンズのアッペ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。 50

【 0 0 1 2 】

また、本第 3 の発明の対物レンズは、物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズを少なくとも有し、前記明るさ絞りよりも像側のレンズが、1 枚または複数の正の単レンズからなり、かつ、次の条件式 (4) を満足することを特徴としている。

$$d_2 < 20 \quad \dots (4)$$

但し、 d_2 は第 2 レンズのアッペ数である。

【 0 0 1 3 】

また、本第 4 の発明の内視鏡は、本第 1 ~ 第 3 のいずれかの対物レンズを用いて構成されている。

【 0 0 1 4 】

【発明の実施の形態】

実施例の説明に先立ち、本発明の作用効果について説明する。

明るさ絞りよりも像側のレンズが正の単レンズのみからなる構成の場合、絞りの像側では倍率の色収差が補正不足となる。よって、全系で倍率の色収差を補正するためには、絞りよりも物体側で倍率の色収差を補正不足にしない、または補正過剰にする必要がある。

条件式 (1) は絞りより物体側のレンズのアッペ数を規定し倍率の色収差を良好に補正するための条件式である。

条件式 (1) を外れると全系で色収差を補正することが困難となる。

【 0 0 1 5 】

また、十分なバックフォーカスを確保するためには、条件式 (2) を満足する必要がある。

条件式 (2) は第 1 レンズと第 2 レンズの焦点距離の比を規定した条件式である。

条件式 (2) の下限値を下回ると、十分なバックフォーカスを確保することが困難となる。

一方、条件式 (2) の上限値を上回ると、バックフォーカスの確保には有利であるが、第 2 レンズの屈折力が弱くなり、倍率の色収差が補正不足になりやすい。

しかるに、本第 1 の発明のように、条件式 (1)、(2) を同時に満足すれば、倍率の色収差とバックフォーカスの確保を実現できる。

【 0 0 1 6 】

本発明において倍率の色収差をさらに良好に補正するためには、条件式 (3) あるいは条件式 (4) を満足すると良い。

条件式 (3) は絞りよりも物体側で発生する倍率の色収差量を表した条件式である。

条件式 (3) の下限値を下回ると、倍率の色収差が補正不足となりやすい。

一方、条件式 (3) の上限値を上回ると、倍率の色収差には有利となるが、第 2 レンズの屈折力が強くなり、バックフォーカスの確保に不利となる。

【 0 0 1 7 】

条件式 (4) は第 2 レンズのアッペ数を規定した条件式である。

第 1 レンズはアッペ数が大きいものを選択し、第 2 レンズはアッペ数が小さいものを選択することが倍率の色収差の補正には有利である。特に第 2 レンズのアッペ数を規定することが効果的であり、アッペ数が 20 未満のレンズを用いると良い。

アッペ数が 20 未満の硝材としては例えば次のものがある。

硝材名：S - NPH 2、アッペ数 (d)：18.9、ガラスコード：923189、株式会社オハラ製

S - NPH 2 は、色分散が大きく、極めて色収差補正能力が大きい。第 2 レンズに用いることで倍率の色収差の補正に有利となる。また、屈折率 n_d が 1.92286 と高いため、ペッツバル和を小さくするのに効果的である。

なお、本発明の第 2 レンズに用いる硝材は、S - NPH 2 に限らず、アッペ数 (d) が 20 未満のものであれば色収差の補正に関して同様の効果があるので、適用可能である。

【 0 0 1 8 】

10

20

30

40

50

また、第1レンズには、サファイヤを用いると良い。

サファイヤは、アッペ数が大きく ($d = 71.79$)、倍率の色収差の補正には有利である。またサファイヤは、屈折率が高く ($n_d = 1.7682$)、コマ収差の補正に有利である。さらにサファイヤは、オートクレーブ滅菌と呼ばれる高温高压水蒸気滅菌に耐性を有するので外部に露出する第1レンズとして好ましい。なお、サファイヤの代わりに、合成石英、透過性YAG、スピネルなどの高温高压水蒸気に対する耐性が高い光学部材を用いても良い。

また、第1レンズ以外のレンズにサファイヤまたは、合成石英、透過性YAG、スピネルなどの高温高压水蒸気に対する耐性が高い光学部材を用いても良い。

【0019】

以下、本発明の実施例を図面を用いて説明する。

第1実施例

図1は本発明の第1実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図、図2は第1実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

第1実施例の対物光学系は、物体側から順に、第1レンズとしての物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズL1と、フレア絞りFS1、FS2と、第2レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズL2と、明るさ絞りASと、第3レンズとしての物体側が平面で像側が凸面の平凸レンズL3と、フレア絞りFS3と、赤外カットフィルタIFと、フレア絞りFS4と、CCDカバーガラスCG1と、CCDチップ封止ガラスCG2を有している。赤外カットフィルタIFの両面は、YAGレーザ及びLDレーザカットコート面となっている。

なお、本実施例を含めて以下の全ての実施例の光学系は鉛及び砒素を含有しない硝材で構成されている。

【0020】

第1実施例の対物光学系では、第1レンズL1はサファイヤを、第2レンズL2はS-NPH2(株式会社オハラ製)を、第3レンズL3はS-LAH58(株式会社オハラ製)を、赤外カットフィルタIFはC5000(HOYA株式会社)を、CCDカバーガラスCG1はS-BSL7(株式会社オハラ製)をそれぞれ硝材として用いて構成されている。また、CCDチップ封止ガラスCG2もまた鉛及び砒素を含有しない硝材で構成することができ

る。また、各光学部材は、上記硝材と同等の光学特性を持つ他の硝材を用いて構成しても良い。

【0021】

次に、第1実施例の対物光学系を構成する光学部材の数値データを示す。

なお、屈折率、アッペ数はd線におけるもので示してある。これらは、以下の各実施例においても共通である。

10

20

30

数値データ 1

面番号	曲率半径	面 (又は空気) 間隔	屈折率	アッベ数	
0 (物体面)	∞	10.6744			
1	∞	0.3389	1.76820	71.79	
2	0.8641	0.3389			
3	∞	0.0508			
4	∞	0.4744			10
5	2.7262	1.1013	1.92286	18.90	
6	∞	0			
7 (絞り)	∞	0.0508			
8	∞	0.8472	1.88300	40.76	
9	-1.4233	0			
10	∞	0.0508			
11	∞	1.0505	1.51400	75.00	20
12	∞	0.3897			
13	∞	0.0508			
14	∞	0.6777	1.51633	64.14	
15	∞	0.0169	1.51000	64.10	
16	∞	0.6777	1.52000	64.10	
17	∞	0			
18 (撮像面)	∞	0			30

【 0 0 2 2 】

第 2 実施例

図 3 は本発明の第 2 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図、図 4 は第 2 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

第 2 実施例の対物光学系は、物体側から順に、第 1 レンズとしての物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズ L 1 と、フレア絞り F S 1 と、赤外カットフィルタ I F 1 と、第 2 レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ L 2 と、明るさ絞り A S と、第 3 レンズとしての物体側が平面で像側が凸面の平凸レンズ L 3 と、フレア絞り F S 2 と、赤外カットフィルタ I F 2 と、フレア絞り F S 3 と、第 4 レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ L 4 と、C C D チップ封止ガラス C G 2 を有している。赤外カットフィルタ I F 2 の両面は、Y A G レーザ及び L D レーザカットコート面となっている。

第 4 レンズ L 4 は、撮像素子の斜入射感度特性に合わせて、像面付近に配置されており、光学系の射出瞳位置を制御するフィールドレンズとしての役割を果たすように構成されている。

【 0 0 2 3 】

第 2 実施例の対物光学系では、第 1 レンズ L 1 はサファイヤを、第 2 レンズ L 2 は S - N P H 2 (株式会社オハラ製) を、第 3 レンズ L 3 は S - Y G H 5 1 (株式会社オハラ製)

10

20

30

40

50

を、第4レンズL4はS-B S L 7(株式会社オハラ製)を、赤外カットフィルタI F 1, I F 2はC M 5 0 0 0(H O Y A株式会社)をそれぞれ硝材として用いて構成されている。また、C C Dチップ封止ガラスC G 2もまた鉛及び砒素を含有しない硝材で構成することができる。

また、各光学部材は、上記硝材と同等の光学特性を持つ他の硝材を用いて構成しても良い。

【0024】

次に、第2実施例の対物光学系を構成する光学部材の数値データを示す。

数値データ2

面番号	曲率半径	面(又は空気)間隔	屈折率	アッベ数
0(物体面)	∞	10.1769		
1	∞	0.3769	1.76820	71.79
2	0.8481	0.2827		
3	∞	0.0565		
4	∞	0.7538	1.49400	75.00
5	∞	0.1508		
6	2.8684	0.7350	1.92286	18.90
7	∞	0		
8(絞り)	∞	0.0565		
9	∞	0.8292	1.75500	52.32
10	-1.5152	0.0565		
11	∞	0		
12	∞	1.1308	1.49400	75.00
13	∞	0.5654		
14	∞	0		
15	2.6234	0.9423	1.51633	64.14
16	∞	0.0188	1.51000	64.14
17	∞	0.7538	1.61350	50.20
18	∞	0.0188	1.51000	64.14
19	∞	0		
20(撮像面)	∞	0		

10

20

30

40

【0025】

第3実施例

図5は本発明の第3実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図、図6は第3実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

第3実施例の対物光学系は、物体側から順に、第1レンズとしての物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズL1と、フレア絞りF S 1, F S 2と、第2レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズL2と、明るさ絞りA Sと、第3レンズとしての物

50

体側が平面で像側が凸面の平凸レンズL3と、フレア絞りFS3と、赤外カットフィルタIFと、フレア絞りFS3, FS4と、第4レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズL4と、CCDチップ封止ガラスCG2を有している。赤外カットフィルタIFの両面は、YAGレーザ及びLDレーザカットコート面となっている。

第4レンズL4は、撮像素子の斜入射感度特性に合わせて、像面付近に配置されており、光学系の射出瞳位置を制御するフィールドレンズとしての役割を果たすように構成されている。

【0026】

第3実施例の対物光学系では、第1レンズL1はサファイヤを、第2レンズL2はS-NPH2(株式会社オハラ製)を、第3レンズL3はS-LAH66(株式会社オハラ製)を、第4レンズL4はS-LAH58(株式会社オハラ製)を、赤外カットフィルタIFはCM5000(HOYA株式会社)をそれぞれ硝材として用いて構成されている。また、CCDチップ封止ガラスCG2もまた鉛及び砒素を含有しない硝材で構成することができる。

10

また、各光学部材は、上記硝材と同等の光学特性を持つ他の硝材を用いて構成しても良い。

【0027】

次に、第3実施例の対物光学系を構成する光学部材の数値データを示す。

数値データ3

面番号	曲率半径	面(又は空気)間隔	屈折率	アッペ数
0(物体面)	∞	10.0657		
1	∞	0.2013	1.76820	71.79
2	0.7449	0.3020		
3	∞	0.0302		
4	∞	0.0805		
5	2.5678	0.4228	1.92286	18.90
6	∞	0.4026		
7(絞り)	∞	0.0302		
8	∞	0.6140	1.77250	49.60
9	-1.0478	0.0201		
10	∞	0.0302		
11	∞	1.0066	1.49400	75.00
12	∞	0.6241		
13	∞	0.0302		
14	∞	0.1007		
15	6.0978	0.6845	1.88300	40.76
16	∞	0.0101	1.51000	63.80
17	∞	0.4026	1.61090	50.20
18	∞	0		
19(像面)	∞	0		

20

30

40

50

【 0 0 2 8 】

第 4 実施例

図 7 は本発明の第 4 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図、図 8 は第 4 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

第 4 実施例の対物光学系は、物体側から順に、第 1 レンズとしての物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズ L 1 と、フレア絞り F S 1 と、フィルタ F と、第 2 レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ L 2 と、明るさ絞り A S と、第 3 レンズとしての物体側が平面で像側が凸面の平凸レンズ L 3 と、フレア絞り F S 2 と、赤外カットフィルタ I F と、フレア絞り F S 3 と、第 4 レンズとしての物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ L 4 と、CCD チップ封止ガラス C G 2 を有している。フィルタ F の両面は、Y A G レーザ及び L D レーザカットコート面となっている。

10

第 4 レンズ L 4 は、撮像素子の斜入射感度特性に合わせて、像面付近に配置されており、光学系の射出瞳位置を制御するフィールドレンズとしての役割を果たすように構成されている。

【 0 0 2 9 】

第 4 実施例の対物光学系では、第 1 レンズ L 1 はサファイヤを、第 2 レンズ L 2 は S - T I H 5 3 (株式会社オハラ製) を、第 3 レンズ L 3 は S - L A L 1 8 (株式会社オハラ製) を、第 4 レンズ L 4 は S - L A H 5 8 (株式会社オハラ製) を、フィルタ F は B 2 7 0 - S U P E R W I T E (S C H O T T D E S A G 社) 、赤外カットフィルタ I F は C M 5 0 0 0 (H O Y A 株式会社) をそれぞれ硝材として用いて構成されている。また、CCD チップ封止ガラス C G 2 もまた鉛及び砒素を含有しない硝材で構成することができる。また、各光学部材は、上記硝材と同等の光学特性を持つ他の硝材を用いて構成しても良い。

20

【 0 0 3 0 】

次に、第 4 実施例の対物光学系を構成する光学部材の数値データを示す。

数値データ 4

面番号	曲率半径	面 (又は空気) 間隔	屈折率	アッペ数	
0 (物体面)	∞	9.3606			
1	∞	0.2080	1.76820	71.79	
2	0.7696	0.3432			
3	∞	0.1352			
4	∞	0.4160	1.52287	59.89	10
5	∞	0.0416			
6	1.7650	0.7072	1.84666	23.78	
7	∞	0.1040			
8 (絞り)	∞	0.0312			
9	∞	0.5512	1.72916	54.68	
10	-1.3240	0.0208			
11	∞	0.0312			20
12	∞	1.0401	1.49400	75.00	
13	∞	0.6240			
14	∞	0.0312			
15	6.3007	0.7072	1.88300	40.76	
16	∞	0.0104	1.56384	60.70	
17	∞	0.4160	1.51100	64.14	
18	∞	0.0088	1.56384	60.70	30
19	∞	0			
20 (撮像面)	∞	0			

【 0 0 3 1 】

第 5 実施例

図 9 は本発明の第 5 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図、図 10 は第 5 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

第 5 実施例の対物光学系は、物体側から順に、第 1 レンズとしての物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズ L 1 と、フレア絞り F S 1 , F S 2 と、第 2 レンズとしての両凸レンズ L 2 ' と、明るさ絞り A S と、第 3 レンズとしての物体側が平面で像側が凸面の平凸レンズ L 3 と、フレア絞り F S 3 と、赤外カットフィルタ I F と、フレア絞り F S 4 と、CCD カバーガラス C G 1 と、CCD チップ封止ガラス C G 2 を有している。赤外カットフィルタ I F の両面は、Y A G レーザ及び L D レーザカットコート面となっている。

【 0 0 3 2 】

第 5 実施例の対物光学系では、第 1 レンズ L 1 は G F K 6 8 (株式会社住田光学製) を、第 2 レンズ L 2 ' は S - N P H 2 (株式会社オハラ製) を、第 3 レンズ L 3 は S - L A H 5 8 (株式会社オハラ製) を、赤外カットフィルタ I F は C 5 0 0 0 (H O Y A 株式会社) を、CCD カバーガラス C G 1 は S - B S L 7 (株式会社オハラ製) をそれぞれ硝材と

して用いて構成されている。また、ＣＣＤチップ封止ガラスＣＧ２もまた鉛及び砒素を含有しない硝材で構成することができる。

また、各光学部材は、上記硝材と同等の光学特性を持つ他の硝材を用いて構成しても良い。

【 0 0 3 3 】

次に、第５実施例の対物光学系を構成する光学部材の数値データを示す。

数値データ 5

面番号	曲率半径	面（又は空気）間隔	屈折率	アッペ数
0（物体面）	∞	10.7814		
1	∞	0.3082	1.59240	68.33
2	0.7482	0.3423		
3	∞	0.0513		
4	∞	0.4055		
5	4.6335	1.1124	1.92286	18.90
6	-18.7952	0		
7（絞り）	∞	0.0513		
8	42.1769	0.8557	1.88300	40.76
9	-1.3733	0		
10	∞	0.0513		
11	∞	1.0610	1.51400	75.00
12	∞	0.3765		
13	∞	0.0513		
14	∞	0.6845	1.51633	64.14
15	∞	0.0171	1.51000	64.10
16	∞	0.6845	1.52000	64.10
17	∞	0		
18（撮像面）	∞	0		

10

20

30

【 0 0 3 4 】

次に、各実施例における条件式値、条件式パラメータ、その他のデータを次の表１～表３に示す。

【 表 １ 】

40

条件式	第 1 実施例	第 2 実施例	第 3 実施例	第 4 実施例	第 5 実施例
$45 < \nu d1 - \nu d2$	52.89	52.89	52.89	48.01	49.43
$-0.6 < f1/f2 < -0.3$	-0.381	-0.355	-0.348	-0.481	-0.306
$0 < \{1/(\nu d1 \times f1) + 1/(\nu d2 \times f2)\} \times f < 0.02$	0.006	0.004	0.005	0.006	0.001
$\nu d2 < 20$	18.90	18.90	18.90	23.78	18.90

10

【表 2】

条件式パラメータ	第 1 実施例	第 2 実施例	第 3 実施例	第 4 実施例	第 5 実施例
f	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000
f 1	-1.125	-1.104	-0.970	-1.002	-1.263
f 2	2.956	3.105	2.783	2.085	4.122
$\nu d 1$	71.79	71.79	71.79	71.79	68.33

20

【表 3】

その他の仕様	第 1 実施例	第 2 実施例	第 3 実施例	第 4 実施例	第 5 実施例
F ナンバー	4.604	4.153	4.623	5.023	4.484
像高	0.898	0.901	0.917	0.927	0.907
全画角 2ω	115.4	116.3	117.5	116.7	115.7
物体距離	10.6744	10.1769	10.0657	9.3606	10.7814
最大画角での倍率色収差	0.006	0.009	0.006	0.005	0.009
バックフォーカス	2.080	2.758	2.126	2.092	2.073
第 1 レンズ媒質	サファイヤ	サファイヤ	サファイヤ	サファイヤ	GFK68
第 2 レンズ媒質	S-NPH2	S-NPH2	S-NPH2	S-TIH53	S-NPH2

30

【0035】

表 3 および各収差図から明らかなように、各実施例の対物レンズは、半画角が、 57.7° （第 1 実施例）、 58.2° （第 2 実施例）、 58.8° （第 3 実施例）、 58.4° （第 4 実施例）、 57.9° （第 5 実施例）（ $2\omega = 115.4^\circ$ 、 116.3° 、 117.5° 、 116.7° 、 115.7° ）であり、いずれも 50° よりも広角でありながら、倍率の色収差が、焦点距離の 0.6% （第 1 実施例）、 0.9% （第 2 実施例）、 0.6% （第 3 実施例）、 0.5% （第 4 実施例）、 0.9% （第 5 実施例）であり、良好に補正されている。

40

【0036】

なお、第 1、第 5 実施例におけるバックフォーカスは、既に定義した通り、第 3 レンズの像側面から後ろ側焦点位置までの空気換算長である。

第 2 実施例～第 4 実施例におけるバックフォーカスは、フィールドレンズとしての第 4 レンズがあるために以下のように定義する。

第 4 レンズを除いた第 1 レンズから第 3 レンズまでの光学系において、第 3 レンズの像側面から後ろ側焦点位置までの空気換算長である。

50

表 3 から明らかなように、各実施例の対物レンズは、焦点距離の 2.08 倍（第 1 実施例）、2.758 倍（第 2 実施例）、2.126 倍（第 3 実施例）、2.092 倍（第 4 実施例）、2.073 倍のバックフォーカスを確保している。

【0037】

以上本発明の対物レンズの実施例を示したが、このような本発明の対物レンズを用いて内視鏡を構成することができる。

図 11 は本発明の対物レンズを用いた内視鏡の一実施例を示す図で、(a) は全体図、(b) は要部拡大断面図である。

本実施例の内視鏡は、本発明の対物光学系を備えた挿入部 11 と、挿入部を操作するための操作部 12 と、図示省略した画像表示装置及び光源等とを接続するための接続部 13 と、操作部 12 と接続部 13 とを接続する可撓性のユニバーサルコード部 14 を有している。

挿入部 11 の先端部は、硬性の硬質部 11a として構成されている。硬質部 11a の内部には、図 11 (b) に示すように、図 1 ~ 図 10 に示した実施例のいずれかの構成の対物レンズがレンズ枠 15 に設けられている。また、硬質部 11a の内部には、照明レンズ 16 とライトガイド 17 が設けられている。

本実施例の内視鏡によれば、小型で高画素の撮像素子に好適で、かつ簡素な構成である本発明の対物レンズを用いたので、内視鏡挿入部 11 をより細径化でき、また、先端硬質部 11a を短縮化することができる。

その他の従来の内視鏡に共通の構成及び作用効果は、本実施例の内視鏡においても同じである。

【0038】

以上説明したように、本発明の対物レンズ及びそれを用いた内視鏡は、特許請求の範囲に記載の発明の他に次のような特徴を備えている。

【0039】

(1) 物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズの 3 枚レンズで構成され、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物レンズ。

$$\begin{aligned} 45 \quad & -0.6 < d1 - d2 < -0.3 \\ & 0 < \{ 1 / (d1 \times f1) + 1 / (d2 \times f2) \} \times f < 0.02 \end{aligned} \quad 30$$

但し、 $d1$ は第 1 レンズのアッペ数、 $d2$ は第 2 レンズのアッペ数、 $f1$ は第 1 レンズの焦点距離、 $f2$ は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。

【0040】

(2) 物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズと、像面付近に配置された正の第 4 レンズの 4 枚レンズで構成され、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物レンズ。

$$\begin{aligned} 45 \quad & -0.6 < d1 - d2 < -0.3 \\ & 0 < \{ 1 / (d1 \times f1) + 1 / (d2 \times f2) \} \times f < 0.02 \end{aligned} \quad 40$$

但し、 $d1$ は第 1 レンズのアッペ数、 $d2$ は第 2 レンズのアッペ数、 $f1$ は第 1 レンズの焦点距離、 $f2$ は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。

【0041】

(3) 物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズの 3 枚レンズで構成され、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物レンズ。

$$\begin{aligned} 45 \quad & -0.6 < d1 - d2 < -0.3 \\ & 0 < \{ 1 / (d1 \times f1) + 1 / (d2 \times f2) \} \times f < 0.02 \\ & d2 < 20 \end{aligned} \quad 50$$

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッペ数、 d_2 は第 2 レンズのアッペ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。

【0042】

(4) 物体側から順に、負の第 1 レンズと、正の第 2 レンズと、明るさ絞りと、正の第 3 レンズと、像面付近に配置された正の第 4 レンズの 4 枚レンズで構成され、かつ、次の条件式を満足することを特徴とする対物光学系。

$$4.5 < d_1 - d_2$$

$$-0.6 < f_1 / f_2 < -0.3$$

$$0 < \{ 1 / (d_1 \times f_1) + 1 / (d_2 \times f_2) \} \times f < 0.02$$

$$d_2 < 2.0$$

10

但し、 d_1 は第 1 レンズのアッペ数、 d_2 は第 2 レンズのアッペ数、 f_1 は第 1 レンズの焦点距離、 f_2 は第 2 レンズの焦点距離、 f は対物レンズ全系の焦点距離である。

【0043】

(5) 前記第 1 レンズがサファイヤからなることを特徴とする請求項 1 ~ 3、上記 (1) ~ (4) のいずれかに記載の対物レンズ。

【0044】

(6) 砒素、鉛など有害な物質を含まない材質からなることを特徴とする請求項 1 ~ 3、上記 (1) ~ (5) のいずれかに記載の対物レンズ。

【0045】

(7) 上記 (1) ~ (5) のいずれかに記載の対物レンズを用いた内視鏡。

20

【0046】

【発明の効果】

上述のように本発明によれば、小型で高画素の撮像素子に好適で、かつ簡素な構成である対物レンズ及びそれを用いた内視鏡を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明の第 1 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図である。

【図 2】第 1 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

【図 3】本発明の第 2 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図である。 30

【図 4】第 2 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

【図 5】本発明の第 3 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図である。

【図 6】第 3 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

【図 7】本発明の第 4 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図である。

【図 8】第 4 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。 40

【図 9】本発明の第 5 実施例にかかる対物光学系の光学構成を示す光軸に沿う断面図である。

【図 10】第 5 実施例の対物光学系の収差図であり、球面収差、非点収差、倍率色収差、コマ収差を示す図である。

【図 11】本発明の対物レンズを用いた内視鏡の一実施例を示す図で、(a) は全体図、(b)

は要部拡大断面図である。

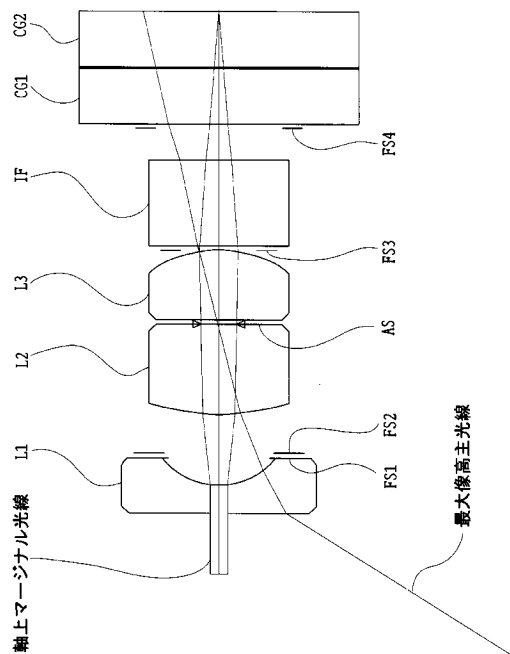
【符号の説明】

L 1 第 1 レンズ (物体側が平面で像側が凹面の負メニスカスレンズ)

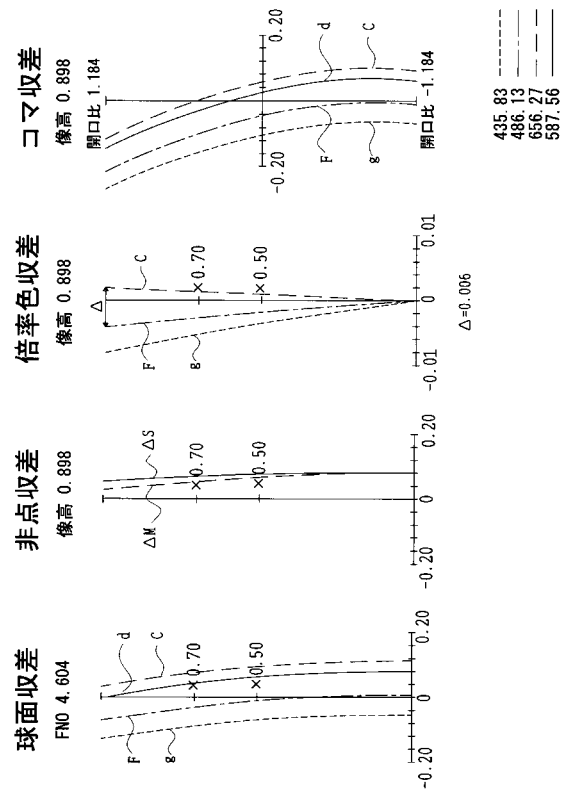
50

L 2	第 2 レンズ (物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ)
L 3	第 3 レンズ (物体側が平面で像側が凸面の平凸レンズ)
L 4	第 4 レンズ (物体側が凸面で像側が平面の平凸レンズ)
FS 1、FS 2、FS 3、FS 4	フレア絞り
AS	明るさ絞り
IF、IF 1、IF 2	赤外カットフィルタ
CG 1	CCD カバーガラス
CG 2	CCD チップ封止ガラス
1 1	内視鏡挿入部
1 1 a	先端硬質部
1 2	操作部
1 3	接続部
1 4	ユニバーサルコード部
1 5	レンズ枠
1 6	照明レンズ
1 7	ライトガイド

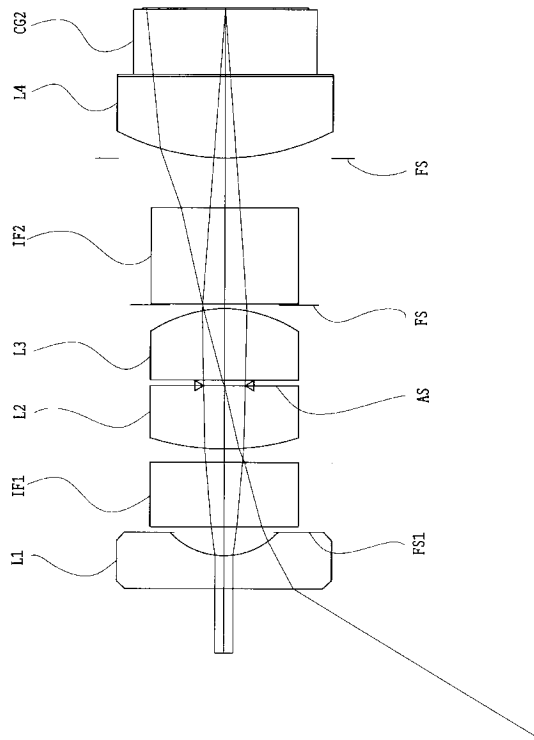
【 図 1 】



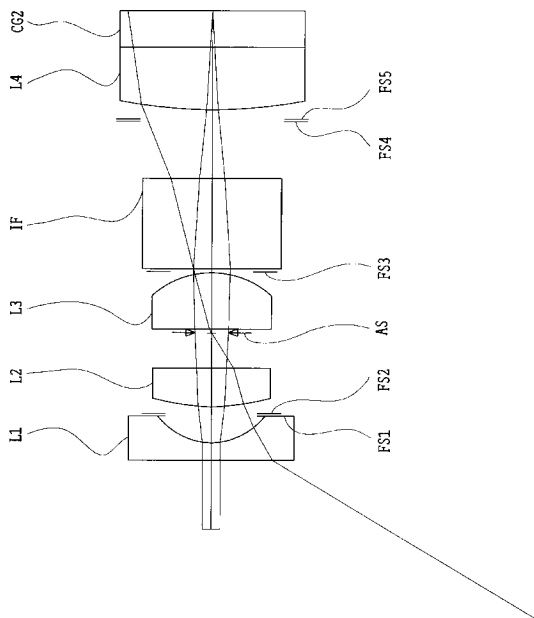
【 図 2 】



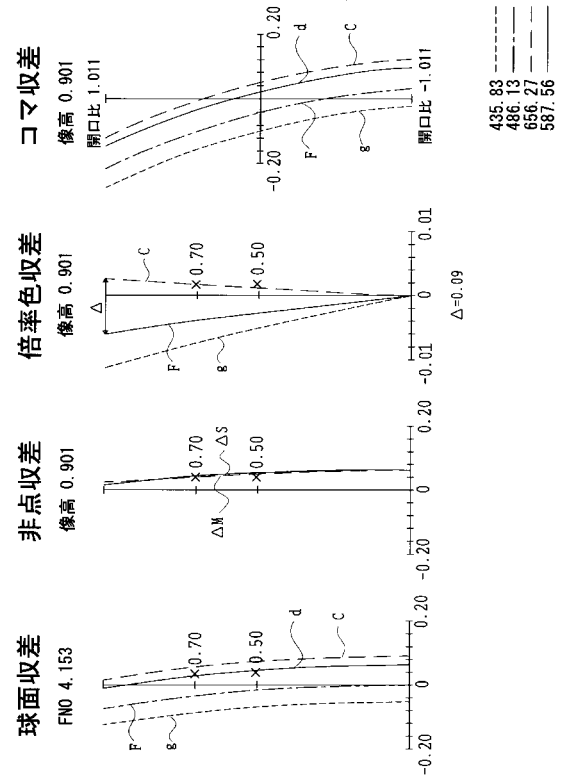
【図 3】



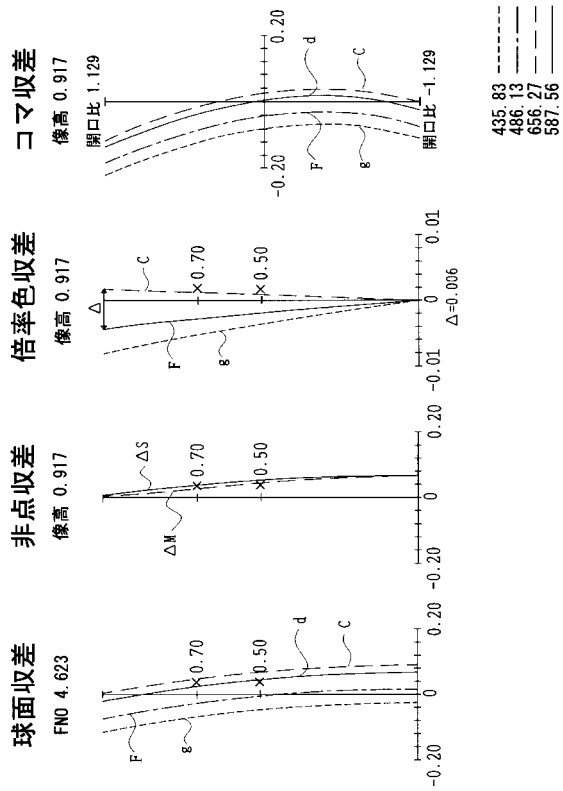
【図 5】



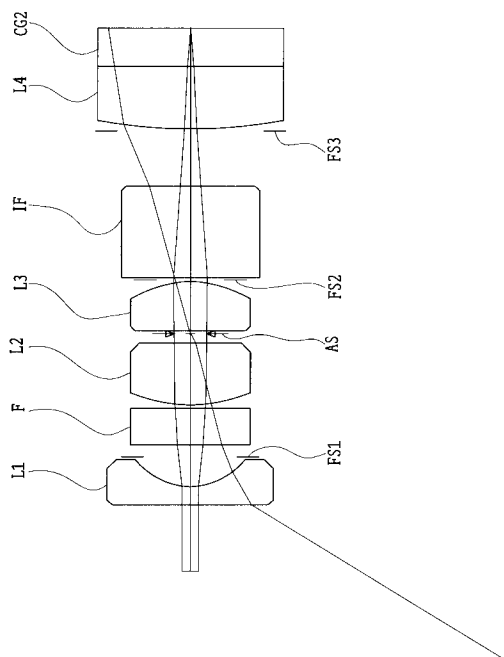
【図 4】



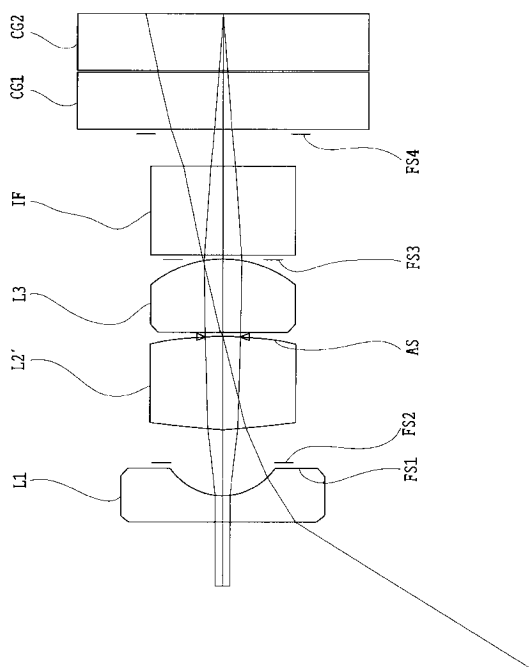
【図 6】



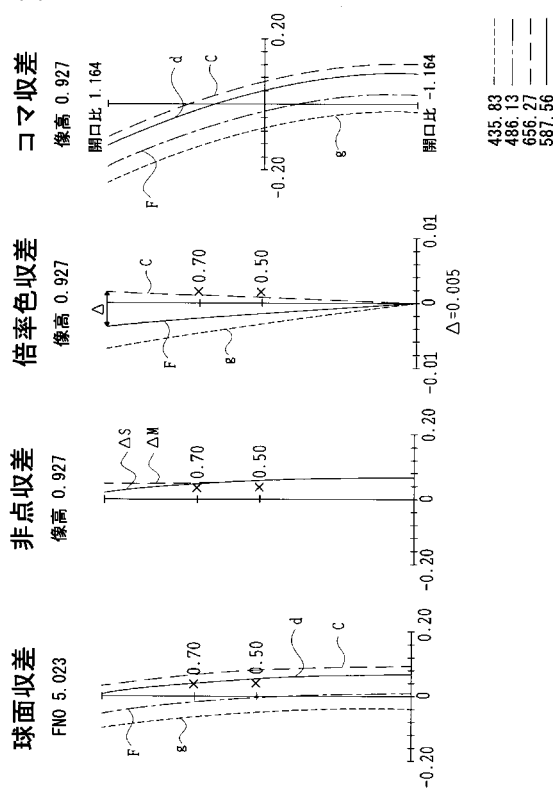
【圖 7】



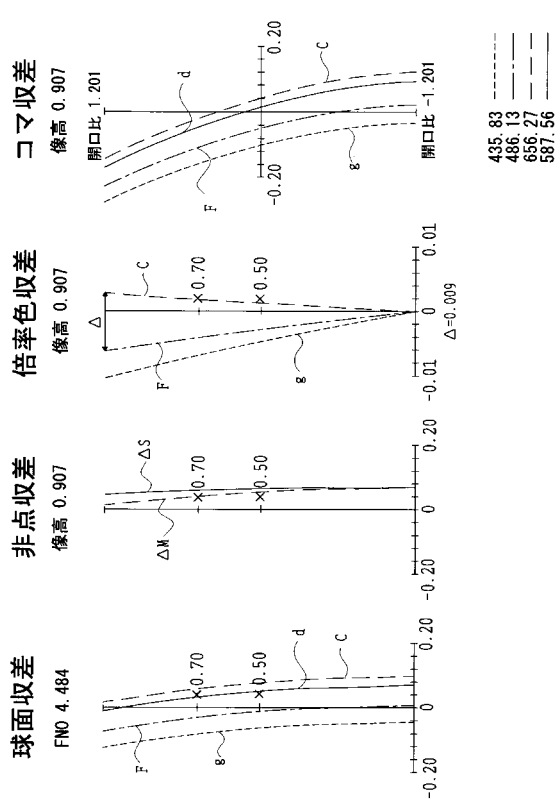
【 図 9 】



【 図 8 】

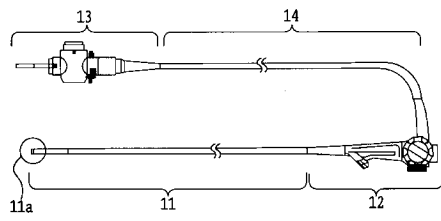


【 図 1 0 】

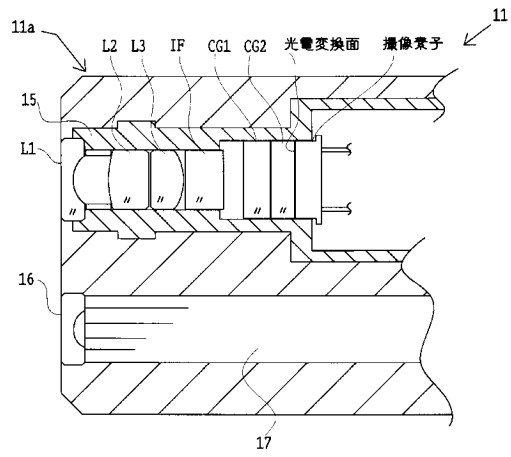


【図 1 1】

(a)



(b)



フロントページの続き

(72)発明者 加藤 貴之

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

F ターム(参考) 2H087 KA10 LA03 PA03 PA04 PA17 PB03 PB04 QA01 QA05 QA18

QA21 QA25 QA33 QA41 QA45 QA46 RA32 RA42 RA43

4C061 CC06 FF40

专利名称(译)	物镜和内窥镜使用相同		
公开(公告)号	JP2004337346A	公开(公告)日	2004-12-02
申请号	JP2003137263	申请日	2003-05-15
[标]申请(专利权)人(译)	奥林巴斯株式会社		
申请(专利权)人(译)	奥林巴斯公司		
[标]发明人	鵜澤 勉 河西 研 加藤 貴之		
发明人	鵜澤 勉 河西 研 加藤 貴之		
IPC分类号	A61B1/00 G02B13/04 G02B23/24		
CPC分类号	G02B9/12 G02B9/34 G02B13/04 G02B23/243		
FI分类号	A61B1/00.300.Y G02B13/04.D A61B1/00.731		
F-TERM分类号	2H087/KA10 2H087/LA03 2H087/PA03 2H087/PA04 2H087/PA17 2H087/PB03 2H087/PB04 2H087/QA01 2H087/QA05 2H087/QA18 2H087/QA21 2H087/QA25 2H087/QA33 2H087/QA41 2H087/QA45 2H087/QA46 2H087/RA32 2H087/RA42 2H087/RA43 4C061/CC06 4C061/FF40 4C161/CC06 4C161/FF40		
其他公开文献	JP4229754B2		
外部链接	Espacenet		

摘要(译)

解决的问题：提供一种物镜和使用该物镜的内窥镜，该物镜适用于具有小尺寸和高像素并且结构简单的图像拾取装置。 解决方案：至少从物体侧开始，依次设置负第一透镜L1，正第二透镜L2，孔径光阑AS和正第三透镜L3，孔径光阑AS的像侧更靠近像侧。 该镜片由一个或多个正性单镜片组成，并满足以下条件表达式。 $45 < vd1 - vd2 < -0.6 < f1 / f2 < -0.3$ 在此，vd1是第一透镜的阿贝数，vd2是第二透镜的阿贝数，f1是第一透镜的焦距，f2是第二透镜的焦距。 [选型图]图1

