

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第6769683号  
(P6769683)

(45) 発行日 令和2年10月14日(2020.10.14)

(24) 登録日 令和2年9月28日(2020.9.28)

(51) Int.Cl. F 1  
**G 0 2 B 13/00 (2006.01)** G O 2 B 13/00  
**G 0 2 B 13/18 (2006.01)** G O 2 B 13/18

請求項の数 11 (全 24 頁)

<p>(21) 出願番号 特願2018-38408 (P2018-38408)                  (22) 出願日 平成30年3月5日(2018.3.5)                  (65) 公開番号 特開2019-152774 (P2019-152774A)                  (43) 公開日 令和1年9月12日(2019.9.12)                  審査請求日 令和2年6月2日(2020.6.2)</p> <p>早期審査対象出願</p>	<p>(73) 特許権者 391014055                  カンタツ株式会社                  東京都品川区南品川三丁目6番21号</p> <p>(72) 発明者 橋本 雅也                  福島県須賀川市横山町88番地 カンタツ株式会社 須賀川工場内</p> <p>審査官 堀井 康司</p>
---	--

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 撮像レンズ

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

物体側から像側に向かって順に、光軸近傍で物体側に凸面を向けた正の屈折力を有する第1レンズと、光軸近傍で負の屈折力を有する第2レンズと、光軸近傍で正の屈折力を有する第3レンズと、光軸近傍で負の屈折力を有する第4レンズと、光軸近傍で正の屈折力を有する第5レンズと、光軸近傍で像側の面が像側に凹面を向けた第6レンズとから構成され、前記第6レンズの像側の面は、光軸上以外の位置に極点を有する非球面が形成された形状であり、以下の条件式(2)、(7)、および(12a)を満足することを特徴とする撮像レンズ。

$$(2) 0.02 < T1 / T2 < 0.12$$

$$(7) 0.15 < (T4 / f) \times 100 < 1.40$$

$$(12a) 0.40 < |r7| / f < 0.70$$

ただし、

T1：第1レンズの像側の面から第2レンズの物体側の面までの光軸上の距離

T2：第2レンズの像側の面から第3レンズの物体側の面までの光軸上の距離

T4：第4レンズの像側の面から第5レンズの物体側の面までの光軸上の距離

f：撮像レンズ全系の焦点距離

r7：第4レンズの物体側の面の近軸曲率半径

【請求項2】

前記第5レンズと前記第6レンズの合成屈折力は、光軸近傍で正の屈折力を有すること

を特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

【請求項 3】

前記第 4 レンズの像側の面は、光軸近傍で像側に凸面を向けていることを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

【請求項 4】

前記第 6 レンズの物体側の面は、光軸近傍で物体側に凸面を向けていることを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

【請求項 5】

以下の条件式 ( 5 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 5 ) 0 . 5 < d 5 / d 6 < 1 . 5$$

10

ただし、

d 5 : 第 5 レンズの d 線に対するアッペ数

d 6 : 第 6 レンズの d 線に対するアッペ数

【請求項 6】

以下の条件式 ( 6 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 6 ) - 3 . 6 0 < ( D 2 / f 2 ) \times 1 0 0 < - 0 . 5 5$$

ただし、

D 2 : 第 2 レンズの光軸上の厚み

f 2 : 第 2 レンズの焦点距離

【請求項 7】

20

以下の条件式 ( 1 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 1 ) 5 . 0 < ( D 3 / | f 3 | ) \times 1 0 0 < 1 4 . 5$$

ただし、

D 3 : 第 3 レンズの光軸上の厚み

f 3 : 第 3 レンズの焦点距離

【請求項 8】

以下の条件式 ( 8 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 8 ) - 3 . 2 0 < f 4 / f < - 0 . 6 5$$

ただし、

f 4 : 第 4 レンズの焦点距離

30

f : 撮像レンズ全系の焦点距離

【請求項 9】

以下の条件式 ( 9 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 9 ) 0 . 6 < f 5 / f < 2 . 2$$

ただし、

f 5 : 第 5 レンズの焦点距離

f : 撮像レンズ全系の焦点距離

【請求項 10】

以下の条件式 ( 10 ) を満足することを特徴とする請求項 2 に記載の撮像レンズ。

$$( 1 0 ) 0 . 4 5 < f 5 6 / f < 4 . 2 5$$

40

ただし、

f 5 6 : 第 5 レンズと第 6 レンズの合成焦点距離

f : 撮像レンズ全系の焦点距離

【請求項 11】

以下の条件式 ( 11 ) を満足することを特徴とする請求項 1 に記載の撮像レンズ。

$$( 1 1 ) - 6 . 0 < f 2 / f 5 < - 1 . 6$$

ただし、

f 2 : 第 2 レンズの焦点距離

f 5 : 第 5 レンズの焦点距離

【発明の詳細な説明】

50

## 【技術分野】

## 【0001】

本発明は、撮像装置に使用されるCCDセンサやC-MOSセンサの固体撮像素子上に被写体の像を結像させる撮像レンズに係り、特に、小型化、高性能化が進むスマートフォンや携帯電話機、およびPDA(Personal Digital Assistant)やゲーム機、PC、ロボットなどの情報機器等、さらにはカメラ機能が付加された家電製品、および監視用カメラや自動車等に搭載される撮像レンズに関するものである。

## 【背景技術】

## 【0002】

近年、家電製品や情報端末機器、自動車や公共交通機関にカメラ機能が搭載されること  
10  
が一般的となった。また、カメラ機能を融合させた商品の需要はますます高まる状況にあり、様々な商品開発が進んでいる。

## 【0003】

このような機器に搭載される撮像レンズは、小型でありながらも高い解像性能が求められる。

## 【0004】

従来の高性能化を目指した撮像レンズとしては、例えば、以下の特許文献1のような撮像レンズが知られている。

## 【0005】

特許文献1には、物体側から順に、物体側に凸面を向けた正の屈折力を有する第1レン  
20  
ズと、負の屈折力を有する第2レンズと、正または負の屈折力を有する第3レンズと、正または負の屈折力を有する第4レンズと、正または負の屈折力を有する第5レンズと、正または負の屈折力を有する第6レンズとを備えた撮像レンズが開示されている。

## 【先行技術文献】

## 【特許文献】

## 【0006】

【特許文献1】中国特許出願公開第106990511号明細書

## 【発明の概要】

## 【発明が解決しようとする課題】

## 【0007】

特許文献1に記載のレンズ構成で、広角化と低背化、および低Fナンバー化を図ろうとした場合、周辺部における収差補正が非常に困難であり、良好な光学性能を得ることはできない。

## 【0008】

本発明は、上述した課題に鑑みてなされたものであり、広角化と低背化、および低Fナンバー化の要求をバランスよく満足しながらも、諸収差が良好に補正された高い解像力を備える撮像レンズを提供することを目的とする。

## 【0009】

また、本発明において使用する用語に関し、レンズの面の凸面、凹面、平面とは近軸(光軸近傍)における形状を指すものと定義する。屈折力とは、近軸(光軸近傍)における  
40  
屈折力を指すものと定義する。極点とは接平面が光軸と垂直に交わる光軸上以外における非球面上の点として定義する。光学全長とは、最も物体側に位置する光学素子の物体側の面から撮像面までの光軸上の距離として定義する。なお、光学全長やバックフォーカスは、撮像レンズと撮像面との間に配置されるIRカットフィルタやカバーガラス等の厚みを空気換算して得られる距離とする。

## 【課題を解決するための手段】

## 【0010】

本発明による撮像レンズは、物体側から像側に向かって順に、光軸近傍で物体側に凸面を向けた正の屈折力を有する第1レンズと、光軸近傍で負の屈折力を有する第2レンズと、第3レンズと、第4レンズと、光軸近傍で像側に凹面を向けた第5レンズと、光軸近傍  
50

で像側に凹面を向けた第6レンズとから構成され、第6レンズの像側の面は、光軸上以外の位置に極点を有する非球面を形成して構成される。

【0011】

上記構成の撮像レンズは、第1レンズは、屈折力を強めることで、広角化と低背化を図る。第2レンズは、第1レンズで発生する球面収差と色収差を良好に補正する。第3レンズは、球面収差、コマ収差、歪曲収差を良好に補正する。第4レンズは、球面収差、コマ収差、非点収差、色収差を良好に補正する。第5レンズは、光軸近傍で像側に凹面を向けることにより、非点収差を良好に補正する。第6レンズは、非点収差、像面湾曲、歪曲収差を良好に補正する。また、第6レンズの像側の面は、光軸近傍で像側に凹面を向けており、光軸上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成することで、像面湾曲、歪曲収差、撮像素子への光線入射角度の制御を良好に行うことができる。

10

【0012】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第3レンズの像側の面は、光軸近傍で像側に凸面を向けていることが望ましい。

【0013】

第3レンズの像側の面を光軸近傍で像側に凸面とすることで、第3レンズの像側の面への光線入射角度を適切に抑制し、球面収差、コマ収差、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

【0014】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第4レンズの光軸近傍における屈折力は、負

20

【0015】

第4レンズを負の屈折力にすることで、色収差の良好な補正が可能になる。

【0016】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第4レンズの像側の面は、光軸近傍で像側に凸面を向けていることが望ましい。

【0017】

第4レンズの像側の面を光軸近傍で像側に凸面とすることで、第4レンズの像側の面への光線入射角度を適切に抑制し、球面収差、非点収差、コマ収差、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

30

【0018】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第5レンズの光軸近傍における屈折力は、正であることが望ましい。

【0019】

第5レンズを正の屈折力にすることで、低背化に有利になる。

【0020】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第5レンズの物体側の面は、光軸近傍で物体側に凸面を向けていることが望ましい。

【0021】

第5レンズの物体側の面を光軸近傍で物体側に凸面とすることで、コマ収差の良好な補正が可能になる。

40

【0022】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第5レンズの物体側の面は、光軸上以外の位置に極点を有する非球面が形成された形状であることが望ましい。

【0023】

第5レンズの物体側の面に、光軸上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成することにより、像面湾曲、歪曲収差の良好な補正と撮像素子への光線入射角度の制御が可能になる。

【0024】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第5レンズの像側の面は、光軸上以外の位置

50

に極点を有する非球面が形成された形状であることが望ましい。

【0025】

第5レンズの像側の面に、光軸上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成することにより、像面湾曲、歪曲収差の良好な補正と撮像素子への光線入射角度の制御が可能になる。

【0026】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第6レンズの物体側の面は、光軸近傍で物体側に凸面を向けていることが望ましい。

【0027】

第6レンズの物体側の面を光軸近傍で物体側に凸面とすることで、非点収差と像面湾曲の良好な補正が可能になる。

【0028】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第6レンズの物体側の面は、光軸上以外の位置に極点を有する非球面が形成された形状であることが望ましい。

【0029】

第6レンズの物体側の面に、光軸上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成することにより、像面湾曲、歪曲収差の良好な補正と撮像素子への光線入射角度の制御が可能になる。

【0030】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(1)を満足することが望ましい。

$$(1) 5.0 < (D3 / |f3|) \times 100 < 14.5$$

ただし、D3は第3レンズの光軸上の厚み、f3は第3レンズの焦点距離である。

【0031】

条件式(1)は、第3レンズの光軸上の厚みを適切な範囲に規定するものである。条件式(1)の上限値を下回ることにより、第3レンズの光軸上の厚みが薄くなり過ぎることを防ぎ、レンズの成型性を良好にする。一方、条件式(1)の下限値を上回ることにより、第3レンズの光軸上の厚さが厚くなり過ぎることを防ぎ、第3レンズの物体側、および像側の空気間隔の確保を容易にする。その結果、低背化を維持できる。

【0032】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(2)を満足することが望ましい。

$$(2) 0.02 < T1 / T2 < 0.12$$

ただし、T1は第1レンズの像側の面から第2レンズの物体側の面までの光軸上の距離、T2は第2レンズの像側の面から第3レンズの物体側の面までの光軸上の距離である。

【0033】

条件式(2)は、第1レンズと第2レンズとの間隔、および第2レンズと第3レンズとの間隔を適切な範囲に規定するものである。条件式(2)を満足することにより、第1レンズと第2レンズとの間隔、および第2レンズと第3レンズとの間隔の差が大きくなるのが抑制され、低背化が図られる。また、条件式(2)の範囲を満足することにより、第2レンズは最適な位置に配置され、当該レンズによる諸収差補正機能をより効果的なものとする。

【0034】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(3)を満足することが望ましい。

$$(3) 11.5 < (T2 / f) \times 100$$

ただし、T2は第2レンズの像側の面から第3レンズの物体側の面までの光軸上の距離、fは撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0035】

条件式(3)は、第2レンズと第3レンズの光軸上の間隔を適切な範囲に規定するため

10

20

30

40

50

の条件である。条件式(3)の範囲を満足することで、コマ収差、非点収差の良好な補正が可能になる。

【0036】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(4)を満足することが望ましい。

$$(4) -8.7 < f_2 / f < -2.0$$

ただし、 $f_2$ は第2レンズの焦点距離、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0037】

条件式(4)は、第2レンズの屈折力を適切な範囲に規定するものである。条件式(4)の上限値を下回ること、第2レンズの負の屈折力が適切なものとなり、低背化が可能となる。一方、条件式(4)の下限値を上回ること、色収差と球面収差の良好な補正が可能になる。

10

【0038】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(5)を満足することが望ましい。

$$(5) 0.5 < d_5 / d_6 < 1.5$$

ただし、 $d_5$ は第5レンズのd線に対するアッペ数、 $d_6$ は第6レンズのd線に対するアッペ数である。

【0039】

条件式(5)は、第5レンズと第6レンズそれぞれの、d線に対するアッペ数を適切な範囲に規定するものである。条件式(5)を満足することで、色収差の良好な補正が可能になる。

20

【0040】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(6)を満足することが望ましい。

$$(6) -3.60 < (D_2 / f_2) \times 100 < -0.55$$

ただし、 $D_2$ は第2レンズの光軸上の厚み、 $f_2$ は第2レンズの焦点距離である。

【0041】

条件式(6)は、第2レンズの光軸上の厚みを適切な範囲に規定するものである。条件式(6)の上限値を下回ること、第2レンズの光軸上の厚みが薄くなり過ぎることを防ぎ、レンズの成型性を良好にする。一方、条件式(6)の下限値を上回ること、第2レンズの光軸上の厚さが厚くなり過ぎることを防ぎ、第2レンズの物体側、および像側の空気間隔の確保を容易にする。その結果、低背化を維持できる。

30

【0042】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(7)を満足することが望ましい。

$$(7) 0.15 < (T_4 / f) \times 100 < 1.40$$

ただし、 $T_4$ は第4レンズの像側の面から第5レンズの物体側の面までの光軸上の距離、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0043】

条件式(7)は、第4レンズの像側の面から第5レンズの物体側の面までの光軸上の距離を適切な範囲に規定するものである。条件式(7)の範囲を満足することで、光学全長を短くしながら、非点収差、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

40

【0044】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(8)を満足することが望ましい。

$$(8) -3.20 < f_4 / f < -0.65$$

ただし、 $f_4$ は第4レンズの焦点距離、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0045】

条件式(8)は、第4レンズの屈折力を適切な範囲に規定するものである。条件式(8)

50

)の上限値を下回ること、第4レンズの負の屈折力が適切なものとなり、低背化が可能となる。一方、条件式(8)の下限値を上回ること、色収差と球面収差の良好な補正が可能になる。

【0046】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(9)を満足することが望ましい。

$$(9) 0.6 < f_5 / f < 2.2$$

ただし、 $f_5$ は第5レンズの焦点距離、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0047】

条件式(9)は、第5レンズの屈折力を適切な範囲に規定するものである。条件式(9)の上限値を下回ること、第5レンズの正の屈折力が適切なものとなり、低背化が可能となる。一方、条件式(9)の下限値を上回ること、球面収差、非点収差、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

10

【0048】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、第5レンズと第6レンズの合成屈折力は、正であることが望ましく、さらには以下の条件式(10)を満足することがより望ましい。

$$(10) 0.45 < f_{56} / f < 4.25$$

ただし、 $f_{56}$ は第5レンズと第6レンズの合成焦点距離、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0049】

第5レンズと第6レンズの合成屈折力を正にすることで、低背化に有利になる。また、条件式(10)は、第5レンズと第6レンズの合成屈折力を規定するものである。条件式(10)の上限値を下回ること、第5レンズと第6レンズの正の合成屈折力が適切なものとなり、低背化が可能となる。一方、条件式(10)の下限値を上回ること、球面収差、非点収差、像面湾曲、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

20

【0050】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(11)を満足することが望ましい。

$$(11) -6.0 < f_2 / f_5 < -1.6$$

ただし、 $f_2$ は第2レンズの焦点距離、 $f_5$ は第5レンズの焦点距離である。

30

【0051】

条件式(11)は、第2レンズと第5レンズの屈折力を適切な範囲に規定するものである。条件式(11)の上限値を下回ること、非点収差と歪曲収差の良好な補正が可能になる。一方、条件式(11)の下限値を上回ること、第2レンズの負の屈折力が適切なものとなり、色収差の良好な補正が可能になる。

【0052】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(12)を満足することが望ましい。

$$(12) 0.25 < |r_7| / f < 0.85$$

ただし、 $r_7$ は第4レンズの物体側の面の近軸曲率半径、 $f$ は撮像レンズ全系の焦点距離である。

40

【0053】

条件式(12)は、第4レンズの物体側の面の近軸曲率半径を適切な範囲に規定するものである。条件式(12)の上限値を下回ること、コマ収差の良好な補正が可能になる。一方、条件式(12)の下限値を上回ること、球面収差と歪曲収差の良好な補正が可能になる。

【0054】

また、上記構成の撮像レンズにおいては、以下の条件式(13)を満足することが望ましい。

$$(13) 1.45 < |f_3| / f < 5.10$$

50

ただし、 $f_3$  は第3レンズの焦点距離、 $f$  は撮像レンズ全系の焦点距離である。

【0055】

条件式(13)は、第3レンズの屈折力を適切な範囲に規定するものである。条件式(13)の上限値を下回ること、色収差の良好な補正が可能になる。一方、条件式(13)の下限値を上回ること、球面収差、コマ収差、歪曲収差の良好な補正が可能になる。

【発明の効果】

【0056】

本発明により、広角化、低背化、低Fナンバー化の要求をバランスよく満足しながらも、諸収差が良好に補正された解像力の高い撮像レンズを得ることができる。

【図面の簡単な説明】

10

【0057】

【図1】本発明の実施例1の撮像レンズの概略構成を示す図である。

【図2】本発明の実施例1の撮像レンズの球面収差、非点収差、歪曲収差を示す図である。

【図3】本発明の実施例2の撮像レンズの概略構成を示す図である。

【図4】本発明の実施例2の撮像レンズの球面収差、非点収差、歪曲収差を示す図である。

【図5】本発明の実施例3の撮像レンズの概略構成を示す図である。

【図6】本発明の実施例3の撮像レンズの球面収差、非点収差、歪曲収差を示す図である。

20

【図7】本発明の実施例4の撮像レンズの概略構成を示す図である。

【図8】本発明の実施例4の撮像レンズの球面収差、非点収差、歪曲収差を示す図である。

【図9】本発明の実施例5の撮像レンズの概略構成を示す図である。

【図10】本発明の実施例5の撮像レンズの球面収差、非点収差、歪曲収差を示す図である。

【発明を実施するための形態】

【0058】

以下、本発明に係る実施形態について図面を参照しながら詳細に説明する。

【0059】

30

図1、図3、図5、図7、および図9はそれぞれ、本発明の実施形態の実施例1から5に係る撮像レンズの概略構成図を示している。

【0060】

図1に示すように、本実施形態の撮像レンズは、物体側から像側に向かって順に、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けた正の屈折力を有する第1レンズL1と、光軸Xの近傍で負の屈折力を有する第2レンズL2と、第3レンズL3と、第4レンズL4と、光軸Xの近傍で像側に凹面を向けた第5レンズL5と、光軸Xの近傍で像側に凹面を向けた第6レンズL6とから構成されている。第6レンズL6の像側の面は、光軸X上以外の位置に極点を有する非球面が形成されている。

【0061】

40

また、第6レンズL6と撮像面IMG(すなわち、撮像素子の撮像面)との間には赤外線カットフィルタやカバーガラス等のフィルタIRが配置されている。なお、このフィルタIRは省略することが可能である。

【0062】

開口絞りSTは、第1レンズL1の物体側に配置しているため、諸収差の補正を容易にするとともに、高像高の光線が撮像素子に入射する際の角度の制御を容易にしている。

【0063】

第1レンズL1は、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凹面を向けたメニスカス形状に形成されている。そのため、球面収差、非点収差、歪曲収差を良好に補正している。なお、第1レンズL1の形状は、図7に示す実施例4のように、光軸

50



Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凸面を向けた両凸形状を採用してもよい。この場合、両面の正の屈折力によって、低背化に有利になる。

【0064】

第2レンズL2は、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凹面を向けたメニスカス形状に形成されている。そのため、球面収差、非点収差、像面湾曲、歪曲収差を良好に補正している。

【0065】

第3レンズL3は、正の屈折力を有し、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凸面を向けた両凸形状に形成されている。そのため、球面収差、コマ収差、歪曲収差を良好に補正している。なお、第3レンズL3の形状は、図9に示す実施例5のように、光軸Xの近傍で物体側に凹面を向けているとともに、像側に凸面を向けたメニスカス形状を採用してもよい。この場合、第3レンズL3への光線入射角度が適切なものとなり、球面収差、像面湾曲、歪曲収差の良好な補正が図られている。

【0066】

第4レンズL4は、光軸Xの近傍で物体側に凹面を向けているとともに、像側に凸面を向けたメニスカス形状に形成されている。そのため、第4レンズL4への光線入射角度が適切なものとなり、球面収差、非点収差、コマ収差、歪曲収差を良好に補正している。

【0067】

第5レンズL5は、正の屈折力を有するレンズであり、低背化を維持しながら、非点収差、像面湾曲、歪曲収差を良好に補正している。第5レンズL5の形状は、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凹面を向けたメニスカス形状に形成されている。そのため、コマ収差、非点収差を良好に補正している。

【0068】

また、第5レンズL5の物体側の面、および像側の面に、光軸X上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成されているため、像面湾曲、歪曲収差のより良好な補正と、撮像素子への光線入射角の適切な制御が図られている。

【0069】

第6レンズL6は、光軸Xの近傍で物体側に凸面を向けているとともに、像側に凹面を向けたメニスカス形状に形成している。そのため、非点収差、像面湾曲、歪曲収差を良好に補正している。なお、第6レンズL6の屈折力は、図5に示す実施例3のように、正であってもよい。この場合、低背化をより容易なものとする。

【0070】

また、第6レンズL6の物体側の面、および像側の面に、光軸X上以外の位置に極点を有する非球面形状を形成されているため、像面湾曲、歪曲収差のより良好な補正と、撮像素子への光線入射角の適切な制御が図られている。

【0071】

本実施の形態に係る撮像レンズは、第1レンズL1から第6レンズL6のすべてが、それぞれ単レンズで構成されていることが好ましい。単レンズのみの構成は、非球面を多用することができる。本実施形態においては、すべてのレンズ面に適切な非球面を形成することで、良好な諸収差の補正が行われている。また、接合レンズを採用する場合に比較して工数を削減できるため、低コストで製作することが可能となる。

【0072】

また、本実施の形態に係る撮像レンズは、すべてのレンズにプラスチック材料を採用することで製造を容易にし、低コストでの大量生産を可能にしている。

【0073】

なお、採用するレンズ材料はプラスチック材料に限定されるものではない。ガラス材料を採用することで、さらなる高性能化を目指すことも可能である。また、すべてのレンズ面を非球面で形成することが望ましいが、要求される性能によっては、製造が容易な球面を採用してもよい。

【0074】

10

20

30

40

50

本実施形態における撮像レンズは、以下の条件式(1)から(13)を満足することにより、好ましい効果を奏するものである。

$$(1) 5.0 < (D3 / |f3|) \times 100 < 14.5$$

$$(2) 0.02 < T1 / T2 < 0.12$$

$$(3) 11.5 < (T2 / f) \times 100$$

$$(4) -8.7 < f2 / f < -2.0$$

$$(5) 0.5 < d5 / d6 < 1.5$$

$$(6) -3.60 < (D2 / f2) \times 100 < -0.55$$

$$(7) 0.15 < (T4 / f) \times 100 < 1.40$$

$$(8) -3.20 < f4 / f < -0.65$$

$$(9) 0.6 < f5 / f < 2.2$$

$$(10) 0.45 < f56 / f < 4.25$$

$$(11) -6.0 < f2 / f5 < -1.6$$

$$(12) 0.25 < |r7| / f < 0.85$$

$$(13) 1.45 < |f3| / f < 5.10$$

ただし、

d5：第5レンズL5のd線に対するアッペ数

d6：第6レンズL6のd線に対するアッペ数

D2：第2レンズL2の光軸X上の厚み

D3：第3レンズL3の光軸X上の厚み

T1：第1レンズL1の像側の面から第2レンズL2の物体側の面までの光軸X上の距離

T2：第2レンズL2の像側の面から第3レンズL3の物体側の面までの光軸X上の距離

T4：第4レンズL4の像側の面から第5レンズL5の物体側の面までの光軸X上の距離

f：撮像レンズ全系の焦点距離

f2：第2レンズL2の焦点距離

f3：第3レンズL3の焦点距離

f4：第4レンズL4の焦点距離

f5：第5レンズL5の焦点距離

f56：第5レンズL5と第6レンズL6の合成焦点距離

r7：第4レンズL4の物体側の面の近軸曲率半径

なお、上記の各条件式をすべて満足する必要はなく、それぞれの条件式を単独に満たすことで、各条件式に対応した作用効果を得ることができる。

【0075】

また、本実施形態における撮像レンズは、以下の条件式(1a)から(13a)を満足することにより、より好ましい効果を奏するものである。

$$(1a) 6 < (D3 / |f3|) \times 100 < 14$$

$$(2a) 0.025 < T1 / T2 < 0.110$$

$$(3a) 12 < (T2 / f) \times 100 < 30$$

$$(4a) -7.2 < f2 / f < -2.5$$

$$(5a) 0.75 < d5 / d6 < 1.25$$

$$(6a) -3.00 < (D2 / f2) \times 100 < -0.85$$

$$(7a) 0.25 < (T4 / f) \times 100 < 1.15$$

$$(8a) -2.65 < f4 / f < -1.00$$

$$(9a) 0.9 < f5 / f < 1.8$$

$$(10a) 0.75 < f56 / f < 3.55$$

$$(11a) -5.00 < f2 / f5 < -1.85$$

$$(12a) 0.40 < |r7| / f < 0.70$$

$$(13a) 1.65 < |f3| / f < 4.25$$

ただし、各条件式の符号は前の段落での説明と同様である。

【0076】

10

20

30

40

50

本実施形態において、レンズ面の非球面に採用する非球面形状は、光軸方向の軸を Z、光軸に直交する方向の高さを H、近軸曲率半径を R、円錐係数を k、非球面係数を A<sub>4</sub>、A<sub>6</sub>、A<sub>8</sub>、A<sub>10</sub>、A<sub>12</sub>、A<sub>14</sub>、A<sub>16</sub> としたとき数式 1 により表わされる。

【0077】

【数 1】

$$Z = \frac{\frac{H^2}{R}}{1 + \sqrt{1 - (k+1) \frac{H^2}{R^2}}} + A_4 H^4 + A_6 H^6 + A_8 H^8 + A_{10} H^{10} + A_{12} H^{12} + A_{14} H^{14} + A_{16} H^{16}$$

10

【0078】

次に、本実施形態に係る撮像レンズの実施例を示す。各実施例において、f は撮像レンズ全系の焦点距離を、Fno は F ナンバーを、 $\theta$  は半画角を、ih は最大像高を、TTL は光学全長をそれぞれ示す。また、i は物体側から数えた面番号、r は曲率半径、d は光軸上のレンズ面間の距離 (面間隔)、Nd は d 線 (基準波長) の屈折率、 $n_d$  は d 線に対するアッペ数をそれぞれ示す。なお、非球面に関しては、面番号 i の後に \* (アスタリスク) の符号を付加して示す。

【0079】

(実施例 1)

20

【0080】

基本的なレンズデータを以下の表 1 に示す。

【0081】

【表 1】

単位mm

f= 3.24  
Fno= 1.45  
ω(°)= 41.4  
ih= 2.90  
TTL= 4.58

面データ

面番号 i (物面)	曲率半径 r	面間隔 d	屈折率 Nd	アッペ数 vd	
1 (絞り)	Infinity	Infinity			10
2*	2.0256	0.5030	1.544	55.57 (vd1)	
3*	16.6496	0.0200			
4*	2.0445	0.2200	1.661	20.37 (vd2)	
5*	1.5074	0.4120			
6*	8.1757	0.8110	1.535	55.66 (vd3)	
7*	-5.1446	0.2050			
8*	-1.7899	0.3210	1.661	20.37 (vd4)	
9*	-3.1664	0.0300			
10*	1.9115	0.5820	1.535	55.66 (vd5)	
11*	7.9843	0.3820			
12*	1.3351	0.3760	1.535	55.66 (vd6)	
13*	0.8311	0.3500			20
14	Infinity	0.2100	1.517	64.20	
15	Infinity	0.2273			
像面	Infinity				

単レンズデータ

レンズ	始面	焦点距離	合成焦点距離
1	2	4.190	f56 9.177
2	4	-10.375	
3	6	6.032	
4	8	-6.869	
5	10	4.547	
6	12	-5.562	

非球面データ

	第2面	第3面	第4面	第5面	第6面	第7面
k	5.233217E-01	0.000000E+00	-9.411926E+00	-9.811593E+00	-4.100811E+01	1.342633E+01
A4	8.158016E-03	-1.186416E-01	-1.450062E-01	1.394336E-01	-4.358539E-02	-1.250347E-01
A6	-2.680143E-02	3.764648E-01	3.344519E-01	-3.395908E-01	-4.043112E-02	8.279887E-02
A8	5.137872E-02	-5.503932E-01	-4.295233E-01	5.684687E-01	4.501640E-02	-8.327633E-02
A10	-4.552239E-02	4.653073E-01	3.207126E-01	-5.310654E-01	-6.410140E-02	-1.008230E-01
A12	1.736895E-02	-2.085680E-01	-1.250630E-01	2.485474E-01	2.967330E-02	2.374766E-01
A14	0.000000E+00	3.846520E-02	1.386252E-02	-4.444037E-02	0.000000E+00	-1.467130E-01
A16	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	2.998000E-02

	第8面	第9面	第10面	第11面	第12面	第13面
k	0.000000E+00	-9.736357E+00	-2.568235E+00	1.587690E+01	-4.473342E+00	-3.159869E+00
A4	4.363393E-03	-1.111305E-01	-6.345976E-02	2.918876E-02	-3.986822E-01	-2.328529E-01
A6	2.802829E-01	2.236093E-01	7.572655E-02	-6.743946E-03	2.119517E-01	1.607361E-01
A8	-6.230058E-01	-2.998281E-01	-9.471745E-02	-2.434960E-02	-8.228684E-02	-7.667786E-02
A10	6.042873E-01	2.238453E-01	5.074949E-02	9.529753E-03	2.663079E-02	2.299421E-02
A12	-2.629289E-01	-8.199681E-02	-1.527542E-02	-1.417569E-03	-6.373961E-03	-4.000615E-03
A14	4.184620E-02	1.148990E-02	2.053298E-03	6.655180E-05	9.217919E-04	3.645826E-04
A16	-2.929831E-04	4.832112E-05	-2.607511E-05	1.434388E-07	-5.835510E-05	-1.341432E-05

実施例 1 の撮像レンズは、表 6 に示すように条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) を満たしている。

【 0 0 8 3 】

図 2 は実施例 1 の撮像レンズについて、球面収差 ( mm )、非点収差 ( mm )、歪曲収差 ( % ) を示したものである。球面収差図は、F 線 ( 4 8 6 nm )、d 線 ( 5 8 8 nm )、C 線 ( 6 5 6 nm ) の各波長に対する収差量を示している。また、非点収差図にはサジタル像面 S における d 線の収差量 ( 実線 )、タンジェンシャル像面 T における d 線の収差量 ( 破線 ) をそれぞれ示している ( 図 4、図 6、図 8、図 1 0 においても同じ )。図 2 に示すように、各収差は良好に補正されていることが分かる。

【 0 0 8 4 】

( 実施例 2 )

【 0 0 8 5 】

基本的なレンズデータを以下の表 2 に示す。

【 0 0 8 6 】

【表 2】

単位mm

f= 3.24

Fno= 1.45

 $\omega(^{\circ})= 41.1$ 

ih= 2.90

TTL= 4.55

面データ

面番号 i (物面)	曲率半径 r	面間隔 d	屈折率 Nd	アッペ数 vd	
1 (絞り)	Infinity	Infinity			
2*	2.0665	-0.3500	1.544	55.57 (vd1)	10
3*	12.5263	0.0400			
4*	2.0629	0.2000	1.661	20.37 (vd2)	
5*	1.5674	0.4166			
6*	9.2467	0.6333	1.535	55.66 (vd3)	
7*	-5.6982	0.2313			
8*	-1.7815	0.3211	1.661	20.37 (vd4)	
9*	-3.3820	0.0109			
10*	1.8023	0.4391	1.535	55.66 (vd5)	
11*	6.8229	0.4400			
12*	1.1556	0.4275	1.535	55.66 (vd6)	
13*	0.8007	0.3600			20
14	Infinity	0.2100	1.517	64.20	
15	Infinity	0.3259			
像面	Infinity				

単レンズデータ

レンズ	始面	焦点距離	合成焦点距離
1	2	4.466	f56 5.892
2	4	-11.764	
3	6	6.691	
4	8	-6.191	
5	10	4.444	
6	12	-8.400	

非球面データ

	第2面	第3面	第4面	第5面	第6面	第7面
k	5.713411E-01	0.000000E+00	-9.850000E+00	-1.121782E+01	-7.769580E+01	1.677788E+01
A4	5.579520E-03	-1.181312E-01	-1.539512E-01	1.367737E-01	-4.414767E-02	-1.207886E-01
A6	-2.329773E-02	3.562168E-01	3.394534E-01	-3.356960E-01	-4.650742E-02	7.552949E-02
A8	4.522983E-02	-5.368933E-01	-4.842085E-01	5.588351E-01	6.526604E-02	-8.354781E-02
A10	-3.999135E-02	4.797823E-01	4.056339E-01	-5.356032E-01	-7.297754E-02	-1.007924E-01
A12	1.616913E-02	-2.288862E-01	-1.923592E-01	2.477893E-01	3.207398E-02	2.364562E-01
A14	0.000000E+00	4.526324E-02	3.168858E-02	-3.974356E-02	0.000000E+00	-1.462978E-01
A16	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	2.957069E-02

	第8面	第9面	第10面	第11面	第12面	第13面
k	0.000000E+00	-1.231949E+00	-2.153378E+00	9.892107E+00	-2.615935E+00	-2.620368E+00
A4	1.085136E-02	-1.175223E-01	-5.727628E-02	4.317165E-02	-4.088004E-01	-2.509153E-01
A6	2.897851E-01	2.453127E-01	7.434006E-02	-8.582866E-03	2.154187E-01	1.708782E-01
A8	-6.223866E-01	-3.034900E-01	-8.554123E-02	-2.421852E-02	-8.524043E-02	-7.935889E-02
A10	5.908747E-01	2.222656E-01	4.468345E-02	9.292100E-03	2.743479E-02	2.319218E-02
A12	-2.539663E-01	-8.247856E-02	-1.440364E-02	-1.399569E-03	-6.454056E-03	-4.002166E-03
A14	3.993062E-02	1.176058E-02	2.509092E-03	8.721408E-05	9.224915E-04	3.665499E-04
A16	-7.230835E-04	6.874159E-05	-1.531228E-04	4.236622E-06	-5.661052E-05	-1.366747E-05

実施例 2 の撮像レンズは、表 6 に示すように条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) を満たしている。

【 0 0 8 8 】

図 4 は実施例 2 の撮像レンズについて、球面収差 ( m m )、非点収差 ( m m )、歪曲収差 ( % ) を示したものである。図 4 に示すように、各収差は良好に補正されていることが分かる。

【 0 0 8 9 】

( 実施例 3 )

【 0 0 9 0 】

基本的なレンズデータを以下の表 3 に示す。

【 0 0 9 1 】

【表 3】

単位mm

f= 2.91  
 Fno= 1.50  
 $\omega(^{\circ})= 44.3$   
 ih= 2.90  
 TTL= 4.54

面データ

面番号 i (物面)	曲率半径 r	面間隔 d	屈折率 Nd	アッペ数 vd	
1 (絞り)	Infinity	Infinity			10
2*	2.4296	-0.1800	1.544	55.57 (vd1)	
3*	19.3457	0.5268			
4*	2.1251	0.0277	1.661	20.37 (vd2)	
5*	2.1251	0.2000			
6*	1.7175	0.3609	1.535	55.66 (vd3)	
7*	9.3671	0.8054			
8*	-5.4502	0.2226	1.661	20.37 (vd4)	
9*	-1.5280	0.2100			
10*	-3.9708	0.0200	1.535	55.66 (vd5)	
11*	1.5406	0.7482			
12*	4.0459	0.1200	1.535	55.66 (vd6)	
13*	0.7311	0.3968			
14	0.6623	0.6000	1.517	64.20	20
15	Infinity	0.3000			
像面	Infinity	0.1060			

単レンズデータ

レンズ	始面	焦点距離	合成焦点距離
1	2	5.054	f56 2.870
2	4	-16.834	
3	6	6.567	
4	8	-3.890	
5	10	4.214	
6	12	13.021	

非球面データ

	第2面	第3面	第4面	第5面	第6面	第7面
k	0.000000E+00	-3.000000E+02	-8.771705E+00	-1.193416E+01	0.000000E+00	1.401481E+01
A4	1.308034E-02	-1.677372E-01	-2.065242E-01	8.192967E-02	-6.104116E-02	-9.463175E-02
A6	-3.843767E-02	5.057299E-01	4.821804E-01	-2.183535E-01	-2.424147E-02	3.939789E-02
A8	6.126802E-02	-8.110403E-01	-6.073818E-01	3.810698E-01	2.232673E-02	-4.988421E-02
A10	-7.763567E-02	7.517286E-01	3.698069E-01	-3.494619E-01	-3.806988E-02	-1.353477E-01
A12	6.453798E-02	-3.796968E-01	-6.171676E-02	1.301515E-01	2.540087E-02	2.453992E-01
A14	-2.290033E-02	6.764935E-02	-4.615610E-02	-1.873816E-02	-3.873394E-03	-1.396682E-01
A16	-1.304420E-03	1.304054E-03	0.000000E+00	1.567306E-03	0.000000E+00	2.745815E-02

	第8面	第9面	第10面	第11面	第12面	第13面
k	0.000000E+00	-9.902068E-01	-2.158530E+00	7.230824E-01	-1.938903E+00	-1.728580E+00
A4	7.770752E-02	-2.165223E-01	-9.761274E-02	2.467117E-02	-3.297684E-01	-3.182313E-01
A6	3.719669E-01	4.960984E-01	7.719542E-02	-3.691505E-03	1.673900E-01	2.094083E-01
A8	-7.234703E-01	-5.297540E-01	-4.852361E-02	-1.612803E-02	-6.651520E-02	-9.081110E-02
A10	5.754972E-01	3.088786E-01	1.036096E-02	6.059588E-03	2.123784E-02	2.449373E-02
A12	-2.036982E-01	-9.308772E-02	-6.184045E-04	-8.493768E-04	-4.493806E-03	-3.833641E-03
A14	2.547367E-02	1.161307E-02	-3.413792E-07	3.929675E-05	5.251131E-04	3.166172E-04
A16	1.897606E-04	-1.164551E-04	0.000000E+00	0.000000E+00	-2.562642E-05	-1.069555E-05



実施例 3 の撮像レンズは、表 6 に示すように条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) を満たしている。

【 0 0 9 3 】

図 6 は実施例 3 の撮像レンズについて、球面収差 ( m m )、非点収差 ( m m )、歪曲収差 ( % ) を示したものである。図 6 に示すように、各収差は良好に補正されていることが分かる。

【 0 0 9 4 】

( 実施例 4 )

【 0 0 9 5 】

基本的なレンズデータを以下の表 4 に示す。

【 0 0 9 6 】

【表4】

単位mm

f= 3.08

Fno= 1.45

 $\omega(^{\circ})= 42.2$ 

ih= 2.90

TTL= 4.49

面データ

面番号 i (物面)	曲率半径 r	面間隔 d	屈折率 Nd	アッベ数 vd	
1 (絞り)	Infinity	Infinity			10
2*	2.4381	-0.2400	1.544	55.57 (vd1)	
3*	-240.0000	0.0200			
4*	1.8542	0.2200	1.661	20.37 (vd2)	
5*	1.3559	0.3968			
6*	6.4084	0.7202	1.535	55.66 (vd3)	
7*	-6.9651	0.2234			
8*	-1.5471	0.2100	1.661	20.37 (vd4)	
9*	-2.5797	0.0151			
10*	1.4418	0.5224	1.535	55.66 (vd5)	
11*	3.3429	0.4500			
12*	1.0559	0.3784	1.535	55.66 (vd6)	
13*	0.7864	0.4000			20
14	Infinity	0.2100	1.517	64.20	
15	Infinity	0.2050			
像面	Infinity				

単レンズデータ

レンズ	始面	焦点距離	合成焦点距離
1	2	4.442	f56 4.958
2	4	-9.264	
3	6	6.360	
4	8	-6.364	
5	10	4.326	
6	12	-11.281	

非球面データ

	第2面	第3面	第4面	第5面	第6面	第7面
k	2.635466E-01	0.000000E+00	-6.377415E+00	-7.147286E+00	-6.000000E+01	1.550000E+01
A4	1.739107E-02	-5.519819E-02	-1.469885E-01	7.871415E-02	-2.085571E-02	-1.458292E-01
A6	-2.396574E-02	2.361691E-01	2.653126E-01	-2.317865E-01	-4.016714E-02	1.513911E-01
A8	1.688381E-02	-4.620359E-01	-4.302119E-01	2.917934E-01	1.695378E-02	-1.591914E-01
A10	-1.012903E-02	4.661897E-01	3.629026E-01	-2.275178E-01	-5.048498E-02	-5.839409E-02
A12	6.626980E-03	-2.442964E-01	-1.386115E-01	9.302490E-02	3.453953E-02	1.897304E-01
A14	-3.226177E-03	5.077895E-02	1.670232E-03	-2.067845E-02	-5.254443E-03	-1.104244E-01
A16	0.000000E+00	-1.093051E-03	4.445452E-03	2.314703E-03	0.000000E+00	2.100000E-02

	第8面	第9面	第10面	第11面	第12面	第13面
k	0.000000E+00	-7.909811E+00	-3.392058E+00	1.561002E+00	-1.671269E+00	-2.440591E+00
A4	6.025961E-02	-1.161559E-01	1.121068E-02	6.678454E-02	-4.819193E-01	-2.769847E-01
A6	4.530902E-01	3.186814E-01	-9.462554E-03	-3.826527E-02	2.878490E-01	1.889927E-01
A8	-8.219108E-01	-3.842492E-01	-1.230093E-02	-1.772804E-02	-1.420469E-01	-9.008448E-02
A10	6.774285E-01	2.619863E-01	1.127138E-03	1.173326E-02	5.607116E-02	2.568900E-02
A12	-2.585490E-01	-8.968538E-02	9.525424E-05	-2.181185E-03	-1.352325E-02	-4.078059E-03
A14	3.636736E-02	1.183101E-02	7.500675E-05	1.359295E-04	1.674573E-03	3.281833E-04
A16	3.141906E-04	3.836870E-05	0.000000E+00	-5.376817E-06	-8.141833E-05	-1.027487E-05

実施例 4 の撮像レンズは、表 6 に示すように条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) を満たしている。

【 0 0 9 8 】

図 8 は実施例 4 の撮像レンズについて、球面収差 ( m m )、非点収差 ( m m )、歪曲収差 ( % ) を示したものである。図 8 に示すように、各収差は良好に補正されていることが分かる。

【 0 0 9 9 】

( 実施例 5 )

【 0 1 0 0 】

基本的なレンズデータを以下の表 5 に示す。

【 0 1 0 1 】

【表 5】

単位mm

f= 3.31

Fno= 1.50

 $\omega(^{\circ})= 40.9$ 

ih= 2.90

TTL= 4.76

面データ

面番号 i (物面)	曲率半径 r	面間隔 d	屈折率 Nd	アッペ数 vd	
1 (絞り)	Infinity	Infinity			10
2*	2.1406	0.6020	1.544	55.57 (vd1)	
3*	23.5863	0.0155			
4*	2.0400	0.2000	1.661	20.37 (vd2)	
5*	1.5565	0.4607			
6*	-500.0000	0.7983	1.535	55.66 (vd3)	
7*	-5.9204	0.1839			
8*	-1.7552	0.2000	1.661	20.37 (vd4)	
9*	-3.3110	0.0200			
10*	1.7315	0.5954	1.535	55.66 (vd5)	
11*	7.6813	0.2981			
12*	1.1024	0.4697	1.535	55.66 (vd6)	
13*	0.8213	0.5000			20
14	Infinity	0.2100	1.517	64.20	
15	Infinity	0.2771			
像面	Infinity				

単レンズデータ

レンズ	始面	焦点距離	合成焦点距離
1	2	4.287	f56 4.149
2	4	-11.897	
3	6	11.196	
4	8	-5.958	
5	10	4.039	
6	12	-14.415	

非球面データ

	第2面	第3面	第4面	第5面	第6面	第7面
k	6.796622E-01	0.000000E+00	-9.274124E+00	-1.025021E+01	0.000000E+00	1.690000E+01
A4	8.381799E-03	-1.099758E-01	-1.478949E-01	1.256214E-01	-4.102049E-02	-1.221947E-01
A6	-2.544149E-02	3.616598E-01	3.272490E-01	-3.273668E-01	-4.453791E-02	7.805650E-02
A8	4.589624E-02	-5.537791E-01	-4.874659E-01	5.257101E-01	5.828174E-02	-9.097921E-02
A10	-3.557469E-02	4.972717E-01	4.203706E-01	-4.858429E-01	-6.201838E-02	-7.294586E-02
A12	1.302894E-02	-2.392764E-01	-2.025236E-01	2.157886E-01	2.798847E-02	2.010423E-01
A14	0.000000E+00	4.657713E-02	3.331014E-02	-3.471765E-02	-8.906783E-04	-1.257541E-01
A16	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	2.564746E-02

	第8面	第9面	第10面	第11面	第12面	第13面
k	0.000000E+00	-2.221992E-01	-2.404203E+00	1.400162E+01	-1.973073E+00	-2.328997E+00
A4	2.443058E-02	-1.197585E-01	-6.687427E-02	4.082776E-02	-4.141993E-01	-2.609294E-01
A6	2.828910E-01	2.564806E-01	8.017958E-02	-1.370791E-02	2.103464E-01	1.718168E-01
A8	-6.150904E-01	-3.131831E-01	-8.725373E-02	-2.100245E-02	-8.188859E-02	-7.881612E-02
A10	5.806350E-01	2.275702E-01	4.463790E-02	9.384027E-03	2.816204E-02	2.320075E-02
A12	-2.482420E-01	-8.327960E-02	-1.358618E-02	-1.748148E-03	-7.313164E-03	-4.006187E-03
A14	3.958836E-02	1.171424E-02	2.046545E-03	8.202074E-05	1.125840E-03	3.644964E-04
A16	-4.227878E-04	4.023797E-05	-9.495191E-05	6.984873E-06	-7.291178E-05	-1.344956E-05

実施例 5 の撮像レンズは、表 6 に示すように条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) を満たしている。

【 0 1 0 3 】

図 1 0 は実施例 5 の撮像レンズについて、球面収差 ( m m )、非点収差 ( m m )、歪曲収差 ( % ) を示したものである。図 1 0 に示すように、各収差は良好に補正されていることが分かる。

【 0 1 0 4 】

表 6 に実施例 1 から実施例 5 に係る条件式 ( 1 ) から ( 1 3 ) の値を示す。

【 0 1 0 5 】

【表 6】

条件式	実施例 1	実施例 2	実施例 3	実施例 4	実施例 5
(1) $(D3 /  f3 ) \times 100$	13.44	9.46	12.26	11.32	7.13
(2) $T1 / T2$	0.05	0.10	0.08	0.05	0.03
(3) $(T2 / f) \times 100$	12.71	12.85	12.38	12.88	13.93
(4) $f2 / f$	-3.20	-3.63	-5.78	-3.01	-3.60
(5) $vd5 / vd6$	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
(6) $(D2 / f2) \times 100$	-2.12	-1.70	-1.19	-2.37	-1.68
(7) $(T4 / f) \times 100$	0.93	0.34	0.69	0.49	0.60
(8) $f4 / f$	-2.12	-1.91	-1.33	-2.07	-1.80
(9) $f5 / f$	1.40	1.37	1.45	1.40	1.22
(10) $f56 / f$	2.83	1.82	0.98	1.61	1.25
(11) $f2 / f5$	-2.28	-2.65	-4.00	-2.14	-2.95
(12) $ r7  / f$	0.55	0.55	0.52	0.50	0.53
(13) $ f3  / f$	1.86	2.06	2.25	2.06	3.39

【産業上の利用可能性】

【 0 1 0 6 】

本発明に係る撮像レンズを、カメラ機能を備える製品へ適用した場合、当該カメラの広角化、低背化、および低 F ナンバー化への寄与とともに、高性能化を図ることができる。

【符号の説明】

【 0 1 0 7 】

S T 開口絞り  
 L 1 第 1 レンズ  
 L 2 第 2 レンズ  
 L 3 第 3 レンズ  
 L 4 第 4 レンズ  
 L 5 第 5 レンズ  
 L 6 第 6 レンズ  
 i h 最大像高  
 I R フィルタ  
 I M G 撮像面

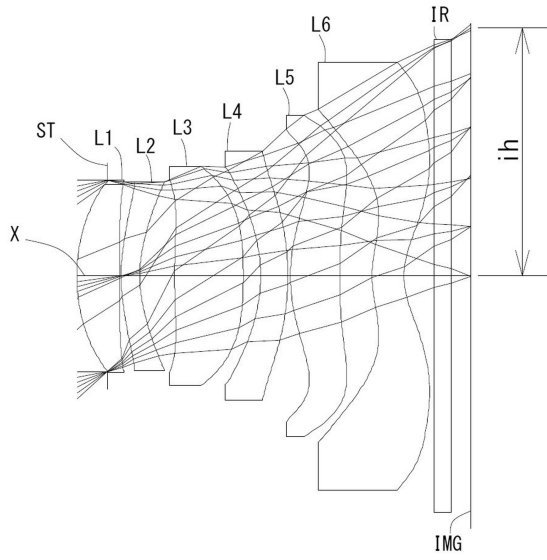
10

20

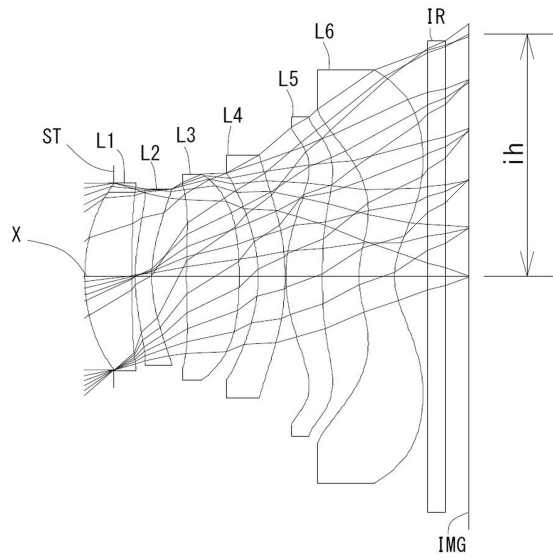
30

40

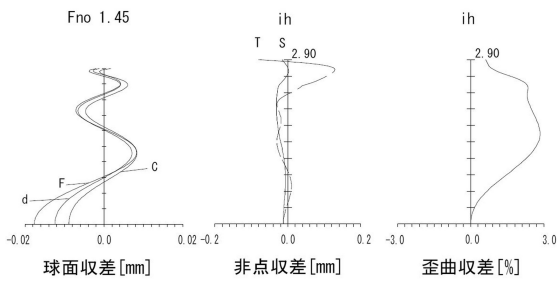
【 図 1 】



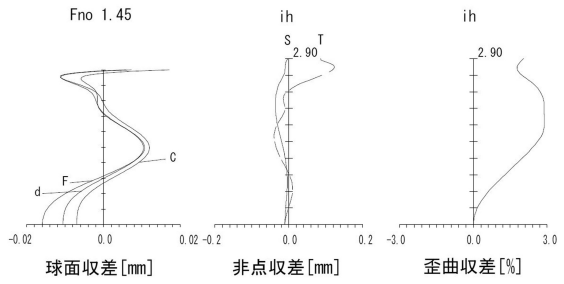
【 図 3 】



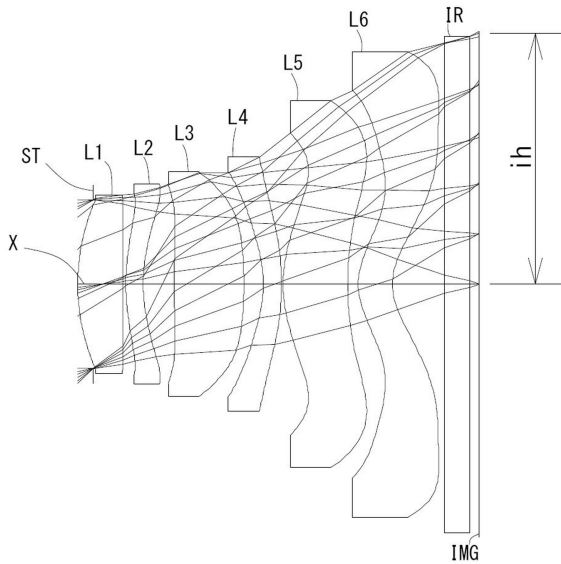
【 図 2 】



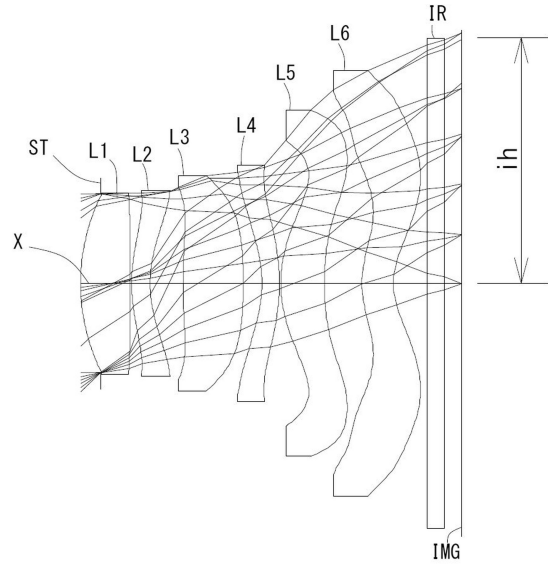
【 図 4 】



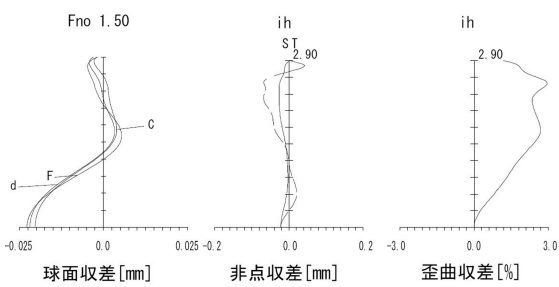
【 図 5 】



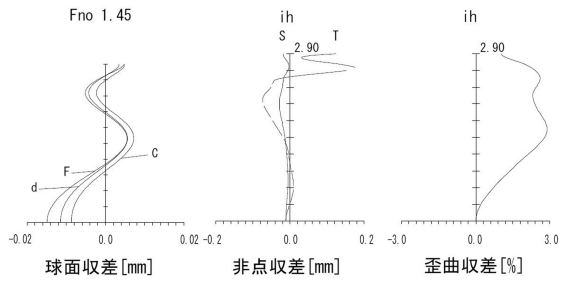
【 図 7 】



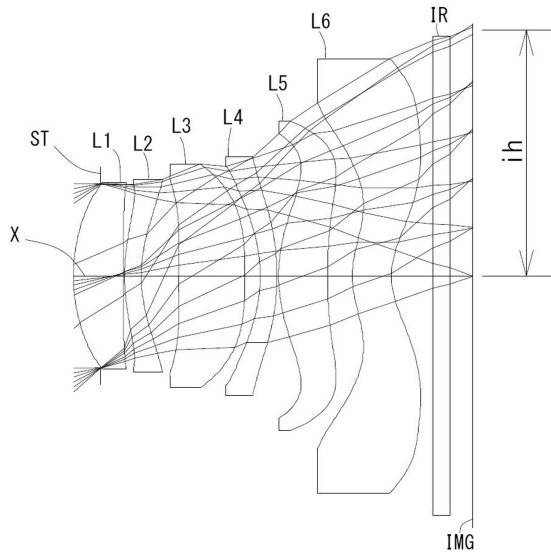
【 図 6 】



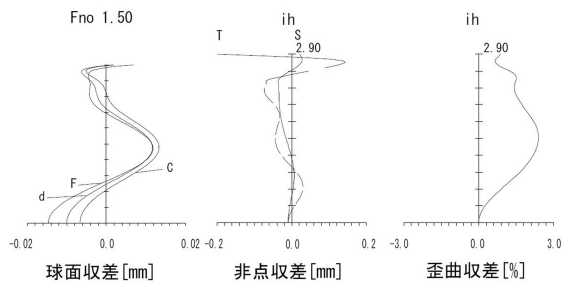
【 図 8 】



【 図 9 】



【 図 10 】



---

フロントページの続き

- (56)参考文献 特開2014-26254(JP,A)  
特開2015-72405(JP,A)  
特開2017-151236(JP,A)  
特開2014-232147(JP,A)  
中国特許出願公開第105807406(CN,A)  
米国特許出願公開第2014/0218582(US,A1)  
特開2013-242449(JP,A)  
欧州特許出願公開第2725403(EP,A1)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

- G02B 9/00 - 17/08  
G02B 21/02 - 21/04  
G02B 25/00 - 25/04