



(19)中華民國智慧財產局

(12)發明說明書公告本 (11)證書號數：TW I541535 B

(45)公告日：中華民國 105(2016)年 07 月 11 日

(21)申請案號：103124346

(22)申請日：中華民國 103(2014)年 07 月 16 日

(51)Int. Cl. : G02B13/00 (2006.01)

G02B13/18 (2006.01)

G02B9/62 (2006.01)

(71)申請人：先進光電科技股份有限公司(中華民國)ABILITY OPTO-ELECTRONICS

TECHNOLOGY CO. LTD. (TW)

臺中市大雅區中部科學工業園區科雅路 33 號 2 樓

(72)發明人：李鴻文 LEE, HUNG WEN (TW)

(74)代理人：賴振東

(56)參考文獻：

TW 201300824A

TW 201333575A

TW 201418759A

JP 2014-44373A

JP 2014-115431A

US 2013/0033762A1

審查人員：陳勇志

申請專利範圍項數：19 項 圖式數：5 共 46 頁

(54)名稱

六片式成像鏡頭組

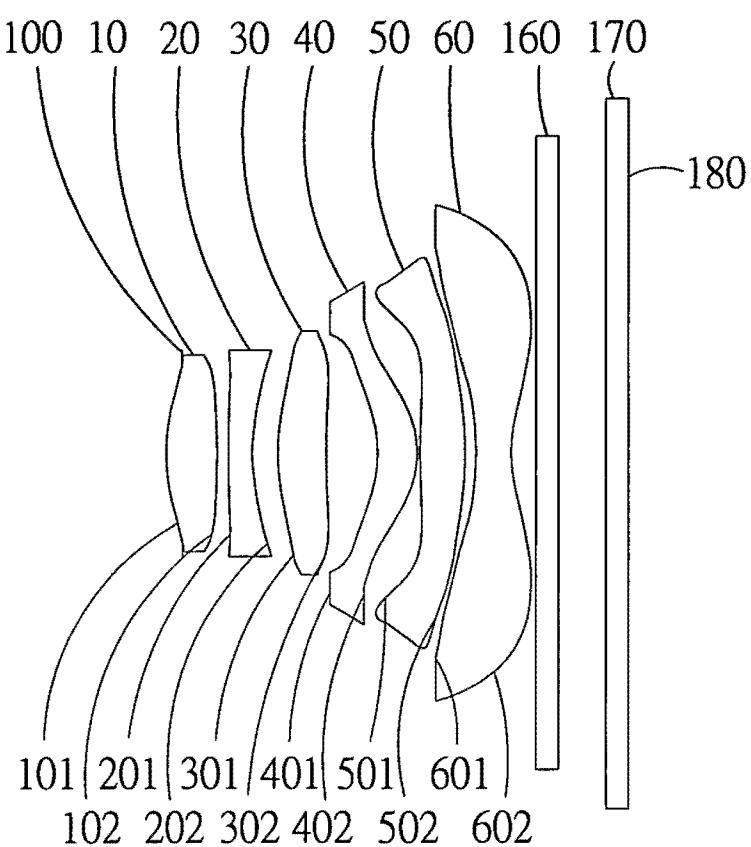
SIX-PIECE LENS MODULE FOR CAPTURING IMAGES

(57)摘要

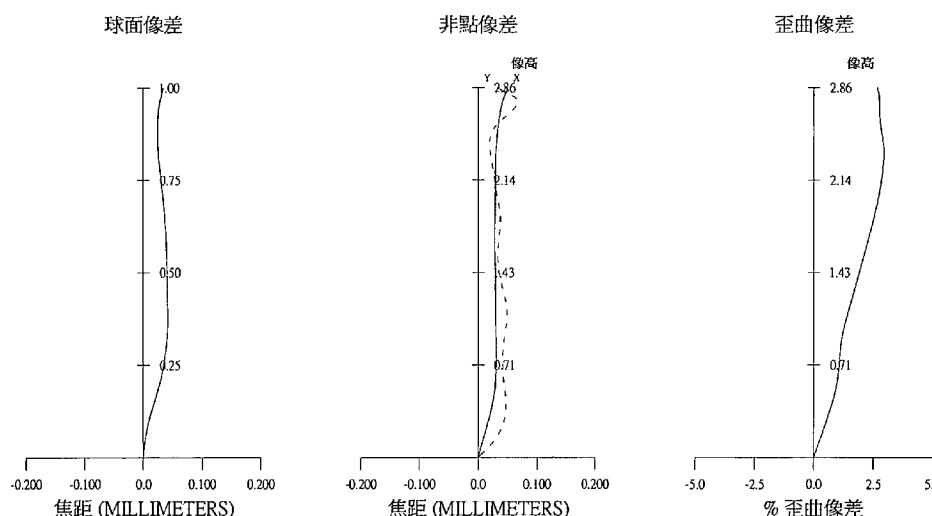
本發明係揭露一種六片式成像鏡頭組係包含：一光學影像擷取鏡頭、一成像面及一固定光欄。光學影像擷取鏡頭包含：一第一透鏡具有正屈光力且其像側光學面為凸面；一第二透鏡具有負屈光力且其物側光學面為凸面，一第三透鏡具有屈光力且其像側光學面為凹面，一第四透鏡具有屈光力，一第五透鏡之像側光學面及物側光學面為凸面，一第六透鏡之像側光學面及物側光學面為凹面，第二透鏡及第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面，第三透鏡、第五透鏡及第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點。

The invention discloses a six-piece lens module for capturing images which comprises an optical lens, an aperture stop, and an image plane. The optical lens comprises six lenses as below. A first lens with positive refractive power has a convex image-side surface. A second lens with negative refractive power has a convex object-side surface. A third lens with refractive power has a concave image-side surface. A fourth lens has the refractive power. A fifth lens has a convex image-side surface and a convex object-side surface and a sixth lens has a concave image-side and a concave object-side surface. At least one of the object-side surface and the image-side surface of the second lens and the fourth lens are aspheric. At least one of the object-side surface and the image-side surface of the third lens, the fifth lens, and the sixth lens have at least one an inflection points.

指定代表圖：



第 1A 圖



第 1B 圖

符號簡單說明：

- 101 . . . 第一透鏡之物側光學面
- 102 . . . 第一透鏡之像側光學面
- 201 . . . 第二透鏡之物側光學面
- 202 . . . 第二透鏡之像側光學面
- 301 . . . 第三透鏡之物側光學面
- 302 . . . 第三透鏡之像側光學面
- 401 . . . 第四透鏡之物側光學面
- 402 . . . 第四透鏡之像側光學面
- 501 . . . 第五透鏡之物側光學面
- 502 . . . 第五透鏡之像側光學面
- 601 . . . 第六透鏡之物側光學面
- 602 . . . 第六透鏡之像側光學面
- 100 . . . 固定光欄
- 160 . . . 紅外線濾除濾光片
- 170 . . . 成像面
- 180 . . . 電子感光元件
- 10 . . . 第一透鏡
- 20 . . . 第二透鏡
- 30 . . . 第三透鏡
- 40 . . . 第四透鏡
- 50 . . . 第五透鏡
- 60 . . . 第六透鏡

105.2.1

告本

申復送件日期：105年2月 日

【發明摘要】

※ 申請案號：103 124 346

※ 申請日：103.7.16

※IPC 分類：
G02B 13/00 (2006.01)
G02B 13/18 (2006.01)
G02B 9/62 (2006.01)

【中文發明名稱】六片式成像鏡頭組

【英文發明名稱】 SIX-PIECE LENS MODULE FOR CAPTURING IMAGES

【中文】

本發明係揭露一種六片式成像鏡頭組係包含：一光學影像擷取鏡頭、一成像面及一固定光欄。光學影像擷取鏡頭包含：一第一透鏡具有正屈光力且其像側光學面為凸面；一第二透鏡具有負屈光力且其物側光學面為凸面，一第三透鏡具有屈光力且其像側光學面為凹面，一第四透鏡具有屈光力，一第五透鏡之像側光學面及物側光學面為凸面，一第六透鏡之像側光學面及物側光學面為凹面，第二透鏡及第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面，第三透鏡、第五透鏡及第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點。

【英文】

The invention discloses a six-piece lens module for capturing images which comprises an optical lens, an aperture stop, and an image plane. The optical lens comprises six lenses as below. A first lens with positive refractive power has a convex image-side surface. A second lens with negative refractive power has a convex object-side surface. A third lens with refractive power has a concave

申復送件日期：105 年 2 月 1 日

image-side surface. A fourth lens has the refractive power. A fifth lens has a convex image-side surface and a convex object-side surface and a sixth lens has a concave image-side and a concave object-side surface. At least one of the object-side surface and the image-side surface of the second lens and the fourth lens are aspheric. At least one of the object-side surface and the image-side surface of the third lens, the fifth lens, and the sixth lens have at least one an inflection points.



【指定代表圖】：第（1）圖。

【代表圖之符號簡單說明】：

- 101 第一透鏡之物側光學面
- 102 第一透鏡之像側光學面
- 201 第二透鏡之物側光學面
- 202 第二透鏡之像側光學面
- 301 第三透鏡之物側光學面
- 302 第三透鏡之像側光學面
- 401 第四透鏡之物側光學面
- 402 第四透鏡之像側光學面
- 501 第五透鏡之物側光學面
- 502 第五透鏡之像側光學面
- 601 第六透鏡之物側光學面
- 602 第六透鏡之像側光學面
- 100 固定光欄
- 160 紅外線濾除濾光片
- 170 成像面
- 180 電子感光元件
- 10 第一透鏡
- 20 第二透鏡
- 30 第三透鏡
- 40 第四透鏡
- 50 第五透鏡
- 60 第六透鏡

【特徵化學式】

【發明說明書】

【中文發明名稱】六片式成像鏡頭組

【英文發明名稱】SIX-PIECE LENS MODULE FOR CAPTURING IMAGES

【技術領域】

【0001】 下列敘述是有關於一種鏡頭，特別是，有關於由六個透鏡所構成高品質成像的六片式成像鏡頭組，以應用於 3C 產品上。

【先前技術】

【0002】 目前在行動電話產品、遊戲機、PC CAM、DSC 或 DVC 等數位載體上常裝設有光學影像擷取鏡頭，用以對物體進行影像擷取，而光學影像擷取鏡頭的趨勢也走向微小化、提高總像素及低成本，同時亦需具備良好的像差修正能力、高解析度以及高成像品質。

【0003】 由於傳統的球面研磨玻璃透鏡的材質選擇性較多，且玻璃材質的透鏡對於修正色差較為有利，目前已廣為業界所使用，但球面研磨玻璃透鏡應用在數值孔徑(F Number)較小以及視角(Wide-angle)較大的情況時，球差等像差的修正較困難。而為了改善上述傳統的球面研磨玻璃透鏡的缺點，目前的取像裝置已有使用非球面塑膠透鏡或使用非球面模造玻璃片，以獲得較佳的成像品質，然而，目前上述的光學影像擷取鏡頭的結構一般需要利用較多透鏡組合才能獲得較佳的光學特性，從而導致整個光學取像裝置長度過大，使取像裝置無法具有較小體積及較低成本，不易滿足電子產品輕薄短小的要求。



【0004】因此，目前迫切需要的一種可縮短光學影像擷取鏡頭的總長度並有效組合多組透鏡以進一步提高成像品質的光學影像擷取模組。

【發明內容】

【0005】本發明實施例之態樣係針對一種六片式成像鏡頭組，能夠利用六個透鏡的屈光力、凸面與凹面的組合及鏡片材質的搭配，進而有效縮短光學影像擷取鏡頭之總長度，更可提高成像品質，以應用於小型的電子產品上。

【0006】有鑑於上述習知之間題，本發明提出一種六片式成像鏡頭組，係包含：一光學影像擷取鏡頭，沿著一光軸由物側至像側依序包含：一第一透鏡，第一透鏡在靠近光軸處具有正屈光力且第一透鏡之像側光學面在靠近光軸處為凸面；一第二透鏡，第二透鏡在靠近光軸處具有負屈光力且第二透鏡之物側光學面在靠近光軸處為凸面，第二透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；一第三透鏡，第三透鏡在靠近光軸處具有屈光力且第三透鏡之像側光學面在靠近光軸處為凹面，第三透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；一第四透鏡，第四透鏡在靠近光軸處具有屈光力且第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；一第五透鏡，第五透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近光軸處為凸面，且第五透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；以及一第六透鏡，第六透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近光軸處為凹面，且第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；一成像面，以供一被攝物成像；以及一固定光欄，係設置於被攝物與第一透鏡之間；其中在光軸上從第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離為 OL，六片式成像鏡頭組之一入瞳直徑為 EPD，上述參數係滿足以下關係式： $1.5 < OL / EPD < 2.5$ ，且第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡及第六透鏡中至少有兩透鏡之焦

距之絕對值小於 5mm。

【0007】 更佳地，第二透鏡之阿貝數為 v_{d2} ，係滿足下列關係式： $v_{d2} \leq 30$ 。

【0008】 更佳地，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離為 D_{23} ，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離為 D_{45} ，係滿足下列關係式： $3.5 < D_{23} / D_{45} < 10$ 。

【0009】 更佳地，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離為 TL ，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_1 ，係滿足下列關係式： $1 < TL / R_1 < 2.5$ 。

【0010】 更佳地，在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離為 D_{12} ，第一透鏡之焦距為 f_1 ，係滿足下列關係式： $0.015 < D_{12} / f_1 < 0.04$ 。

【0011】 更佳地，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和為 $\Sigma(CT)$ ，光學影像擷取鏡頭之焦距為 f ，係滿足下列關係式： $0.6 < \Sigma(CT) / f < 1$ 。

【0012】 更佳地，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_2 ，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_3 ，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_{10} ，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_{11} ，係滿足下列關係式： $0.3 < (R_2 - R_3) / (R_{10} + R_{11}) < 2.5$ 。

【0013】 更佳地，第一透鏡、第三透鏡或第六透鏡之焦距之絕對值小於 5mm。

【0014】 更佳地，第四透鏡、第五透鏡及第六透鏡皆為塑膠材質。

【0015】 有鑑於上述習知之問題，本發明再提出一種六片式成像鏡頭組，



係包含：一光學影像擷取鏡頭，沿著一光軸由物側至像側依序包含：一第一透鏡，第一透鏡在靠近光軸處具有正屈光力且第一透鏡之像側光學面在靠近光軸處為凸面；一第二透鏡，第二透鏡在靠近光軸處具有負屈光力且第二透鏡之物側光學面在靠近光軸處為凸面，第二透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；一第三透鏡，第三透鏡在靠近光軸處具有屈光力且第三透鏡之像側光學面在靠近光軸處為凹面，第三透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；第四透鏡，第四透鏡在靠近光軸處具有屈光力且第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；一第五透鏡，第五透鏡在靠近光軸處具有正屈光力且第五透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近光軸處為凸面，第五透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；以及一第六透鏡，第六透鏡在靠近光軸處具有負屈光力且第六透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近光軸處為凹面，且第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；一成像面，以供一被攝物成像；以及一固定光欄；其中第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡及第六透鏡中至少有兩透鏡之焦距之絕對值小於 5mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R4，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R5，上述參數係滿足以下關係式： $R5 - R4 < 0.5\text{mm}$ 。

【0016】 更佳地，六片式成像鏡頭組之一入瞳直徑為 EPD，係滿足下列關係式： $1.2\text{ mm} < EPD < 2.0\text{ mm}$ 。

【0017】 更佳地，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離為 TL，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R1，係滿足下列關係式： $1 < TL / R1 < 2.5$ 。

【0018】 更佳地，在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光

學面之距離為 D_{12} ，第一透鏡之焦距為 f_1 ，係滿足下列關係式： $0.015 < D_{12} / f_1 < 0.04$ 。

【0019】 更佳地，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和為 $\Sigma(CT)$ ，光學影像擷取鏡頭之焦距為 f ，係滿足下列關係式： $0.6 < \Sigma(CT) / f < 1$ 。

【0020】 更佳地，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_2 ，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_3 ，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_{10} ，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_{11} ，係滿足下列關係式： $0.3 < (R_2 - R_3) / (R_{10} + R_{11}) < 2.5$ 。

【0021】 更佳地，第三透鏡在靠近光軸處具有正屈光力。

【0022】 更佳地，第一透鏡、第三透鏡或第六透鏡之焦距之絕對值小於 5mm。

【0023】 更佳地，第一透鏡之阿貝數為 vd_1 ，第二透鏡之阿貝數為 vd_2 ，係滿足下列關係式： $25 < vd_1 - vd_2 < 35$ 。

【0024】 更佳地，固定光欄係設置於被攝物與第一透鏡之間。

【圖式簡單說明】

【0025】 本發明之上述及其他特徵及優勢將藉由參照附圖詳細說明其示意性實施例而變得更顯而易知，其中：

第 1A 圖係為根據本發明之第一實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。

第 1B 圖係為根據本發明之第一實施例之球面像差、非點像差及歪曲像差之曲線圖。

第 2A 圖係為根據本發明之第二實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。

第 2B 圖係為根據本發明之第二實施例之球面像差、非點像差及歪曲像差之



曲線圖。

第 3A 圖係為根據本發明之第三實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。

第 3B 圖係為根據本發明之第三實施例之球面像差、非點像差及歪曲像差之曲線圖。

第 4A 圖係為根據本發明之第四實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。

第 4B 圖係為根據本發明之第四實施例之球面像差、非點像差及歪曲像差之曲線圖。

第 5A 圖係為根據本發明之第五實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。

第 5B 圖係為根據本發明之第五實施例之球面像差、非點像差及歪曲像差之曲線圖。

【實施方式】

【0026】 於此使用，詞彙“與/或”包含一或多個相關條列項目之任何或所有組合。當“至少其一”之敘述前綴於一元件清單前時，係修飾整個清單元件而非修飾清單中之個別元件。

【0027】 請參閱第 1A 圖，其係顯示本發明之第一實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。如第 1A 圖所示，本發明包含一光學影像擷取鏡頭，其沿著光軸由物側至像側依序包含：第一透鏡 10、第二透鏡 20、第三透鏡 30、第四透鏡 40、第五透鏡 50 及第六透鏡 60。

【0028】 第一透鏡 10 在靠近光軸處具正屈光力且第一透鏡之像側光學面 102 為一凸面。第二透鏡 20 在靠近光軸處具負屈光力且第二透鏡之物側光學面 201 為一凸面，第二透鏡之物側光學面 201 及第二透鏡之像側光學面 202 中至少有一面為非球面，第三透鏡 30 在靠近光軸處具有屈光力，第三透鏡之像側光學面 302 為一凹面且第三透鏡之物側光學面 301 及第三透鏡

之像側光學面 302 中至少有一面設有至少一反曲點。

【0029】 第四透鏡 40 在靠近光軸處則均具有屈光力，第四透鏡之物側光學面 401 及第四透鏡之像側光學面 402 中至少有一面為非球面，或是在第四透鏡之物側光學面 401 及第四透鏡之像側光學面 402 中至少有一面設有至少一反曲點，第五透鏡 50 在靠近光軸處則具有正屈光力，第五透鏡之物側光學面 501 及第五透鏡之像側光學面 502 在靠近光軸處均為凸面，且第五透鏡之物側光學面 501 及第五透鏡之像側光學面 502 中至少有一面設有至少一反曲點，第六透鏡之物側光學面 601 及第六透鏡之像側光學面 602 在靠近光軸處均為凹面，且第六透鏡之物側光學面 601 及第六透鏡之像側光學面 602 中至少有一面設有至少一反曲點。第一實施例係以第六透鏡 60 具正屈光力來舉例說明，但不以此為限，亦可以使第六透鏡 60 具負屈光力來加以實施。

【0030】 本發明中使用非球面之光學面可製作成球面以外的形狀，以獲得較多的控制變數並用以消減像差，進而提供更好的解像力以及鏡片間的緊湊性並有效降低鏡頭之總長度。

【0031】 本發明之六片式成像鏡頭組更包含一固定光欄 100 與一紅外線濾除濾光片 160，固定光欄 100 設置於被攝物與第一透鏡 10 間。紅外線濾除濾光片 160 則設置於第六透鏡 60 與成像面 170 之間，此紅外線濾除濾光片 160 通常為平板光學材料所製成，不影響本發明光學鏡組的焦距。

【0032】 六片式成像鏡頭組更包含一電子感光元件 180，其設置於成像面 170 上，可將被攝物成像。第一透鏡 10 及第二透鏡 20 及第三透鏡 30 包含一塑膠材質或玻璃材質，第四透鏡 40、第五透鏡 50 及第六透鏡 60 包含一塑膠材質。本發明之非球面之方程式係為：

【數學式 1】



$$z = ch^2 / [1 + [1 - (k+1)c^2 h^2]^{0.5}] + Ah^4 + Bh^6 + Ch^8 + Dh^{10} + Eh^{12} + Fh^{14} + Gh^6 + Hh^{18} + Jh^{20} + \dots \quad (1)$$

【0033】 其中，

z 為沿光軸方向在高度為 h 的位置以表面頂點作參考的位置值，

k 為錐常度量，

c 為曲率半徑的倒數，且

A, B, C, D, E, F, G, H 以及 J 為高階非球面係數。

【0034】 在第一實施例之光學數據如表 1 所示，其中第一透鏡 10 至第六透鏡 60 之物側光學面與像側光學面均使用式(1)之非球面方程式所構成，其非球面係數如表 2 所示且其參考波長為 d-line 587 nm，其中，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離 TL 為 4.59mm，在光軸上從該第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離 OL 為 3.439mm，光學影像擷取鏡頭之焦距 f 為 3.519mm，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑 R_1 為 2.036mm，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑 R_2 為 -10.000mm，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑 R_3 為 10.000mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑 R_4 為 1.976mm，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑 R_5 為 2.125mm，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑 R_{10} 為 -4.321mm，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑 R_{11} 為 -4.046mm。

【0035】 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離 D_{12} 為 0.115mm，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離 D_{23} 為 0.253mm，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離 D_{45} 為 0.027mm，六片式成像鏡頭組之入瞳直徑 EPD 為 1.738mm，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透

鏡與第六透鏡之中心之厚度總和 Σ (CT) 為 2.426mm，第一透鏡之焦距 f_1 為 3.218mm，第二透鏡之焦距 f_2 為 -3.894mm，第三透鏡之焦距 f_3 為 4.950mm，第四透鏡之焦距 f_4 為 4.171mm，第五透鏡之焦距 f_5 為 4.950mm，第六透鏡之焦距 f_6 為 -1.765mm，第一透鏡之阿貝數 vd_1 為 55.7，第二透鏡之阿貝數 vd_2 為 22.4。TL/R1=2.254，D23/D45= 9.376，OL/EPD= 1.797，D12/f1 = 0.036， $\Sigma CT/f = 0.689$ ， $(R_2-R_3)/(R_{10}+R_{11}) = 2.390$ ， $vd_1-vd_2 = 33.3$ ， $R_5-R_4 = 0.149$ 。

【表 1】第一實施例基本透鏡數據

表面,		曲率半徑 (Radius),	厚度/間隔 (Thickness),	折射率 (Nd),	阿貝數 (Vd),	有效焦距 fn.,
固定光圈,		∞ ,	-0.160,	"	"	"
第一透鏡,	第一面,	2.036,	0.505,	1.535,	55.7,	3.218,
	第二面,	-10.000,	0.115,			
第二透鏡,	第三面,	10.000,	0.240,	1.643,	22.4,	-3.894,
	第四面,	1.976,	0.253,			
第三透鏡,	第五面,	2.125,	0.487,	1.535,	55.7,	4.950,
	第六面,	10.000,	0.514,			
第四透鏡,	第七面,	-1.254,	0.387,	1.535,	55.7,	4.171,
	第八面,	-0.888,	0.027,			
第五透鏡,	第九面,	6.544,	0.456,	1.535,	55.7,	4.950,
	第十面,	-4.321,	0.105,			
第六透鏡,	第十一面,	-4.046,	0.350,	1.535,	55.7,	-1.765,
	第十二面,	1.265,	0.201,			
濾鏡片,	第十三面,	∞ ,	0.21,	1.517,	64.17,	"
	第十四面,	∞ ,	0.74,			

【表 2】第一實施例之非球面係數



光學面	1.s	2.s	3.s	4.s	5.s	6.s
A.s	-0.4370.s	-20.8250.	-1438.4391	-7.1658.s	-15.0195.s	-220.4687.
B.s	0.0994.s	-0.0475.s	-0.0563.s	-0.1294.s	0.0333.s	0.0274.s
C.s	-0.1207.s	0.2132.s	0.3566.s	0.7494.s	-0.0759.s	-0.1428.s
D.s	0.1275.s	-0.5148.s	-0.6224.s	-1.4453.s	0.0643.s	0.2915.s
E.s	-0.2156.s	0.3667.s	0.3207.s	1.6872.s	-0.0191.s	-0.4839.s
F.s	0.1830.s	-0.0848.s	0.0815.s	-1.2538.s	-0.0440.s	0.4541.s
G.s	-0.1134.s	-0.0275.s	-0.1124.s	0.5505.s	0.0532.s	-0.2472.s
H.s	0.0312.s	0.0057.s	0.0195.s	-0.1101.s	-0.0144.s	0.0500.s
I.s	-0.0139.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s
光學面	7.s	8.s	9.s	10.s	11.s	12.s
A.s	0.0258.s	-4.9223.s	13.6945.s	0.0000.s	0.0000.s	-7.1999.s
B.s	0.2522.s	-0.3453.s	-0.0515.s	-0.0853.s	-0.1757.s	-0.1253.s
C.s	-0.0254.s	0.7071.s	-0.1212.s	0.2133.s	0.2366.s	0.0900.s
D.s	-0.4070.s	-1.1844.s	0.1829.s	-0.1717.s	-0.1295.s	-0.0482.s
E.s	1.1506.s	1.3789.s	-0.1591.s	0.0627.s	0.0364.s	0.0162.s
F.s	-1.2505.s	-0.8641.s	0.0743.s	-0.0107.s	-0.0051.s	-0.0032.s
G.s	0.6332.s	0.2597.s	-0.0145.s	0.0007.s	0.0003.s	0.0004.s
H.s	-0.1291.s	-0.0288.s	0.0010.s	0.0000.s	0.0000.s	-1.5784e-5.s
I.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s

【0036】由表 1 之基本透鏡數據及由第 1B 圖之像差曲線圖可知，藉由本發明之六片式成像鏡頭組之本實施例，在非點像差、歪曲像差及球面像差有良好的補償效果。

【0037】 請參閱第 2A 圖，其係顯示本發明之第二實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。如圖所示，其中第一透鏡 10 至第六透鏡 60 之物側光學面與像側光學面均使用式(1)之非球面方程式所構成，其非球面係數如表 4 所示且其參考波長為 d-line 587 nm。

【0038】 在第二實施例之光學數據如表 3 所示，其中，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離 TL 為 4.59mm，在光軸上從該第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離 OL 為 3.293mm，光學影像擷取鏡頭之焦距 f 為 3.189mm，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑 R1 為 2.636mm，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑 R2 為 -6.138mm，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑 R3 為 10.000mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑 R4 為 1.926mm，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑 R5 為 2.121mm，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑 R10 為 -6.819mm，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑 R11 為 -6.421mm。

【0039】 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離 D12 為 0.121mm，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離 D23 為 0.213mm，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離 D45 為 0.027mm，六片式成像鏡頭組之入瞳直徑 EPD 為 1.571mm，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和 $\Sigma(CT)$ 為 2.292mm，第一透鏡之焦距 f1 為 3.527mm，第二透鏡之焦距 f2 為 -3.771mm，第三透鏡之焦距 f3 為 4.950mm，第四透鏡之焦距 f4 為 3.186mm，第五透鏡之焦距 f5 為 3.938mm，第六透鏡之焦距 f6 為 -1.642mm，第一透鏡之阿貝數 vd1 為 55.7，第二透鏡之阿貝數 vd2 為 22.4。 $TL/R1=1.741$ ， $D23/D45=7.886$ ， $OL/EPD=2.095$ ， $D12/f1 = 0.034$ ， $\Sigma CT/f = 0.719$ ， $(R2-R3)/(R10+R11) = 1.219$ ， $vd1-vd2 = 33.3$ ， $R5-R4 = 0.195$ 。



【表 3】第二實施例基本透鏡數據

表面..		曲率半徑 (Radius)..	厚度間隔 (Thickness)..	折射率 (Nd)..	阿貝數 (Vd)..	有效焦距 f..
<u>固定光圈..</u>		∞ ..	-0.098..	"	"	"
第一透鏡..	第一面..	2.636..	0.505..	1.535..	55.7..	3.527..
	第二面..	-6.138..	0.121..			
第二透鏡..	第三面..	10.000..	0.240..	1.643..	22.4..	-3.771..
	第四面..	1.926..	0.213..			
第三透鏡..	第五面..	2.121..	0.431..	1.535..	55.7..	4.950..
	第六面..	9.997..	0.538..			
第四透鏡..	第七面..	-1.387..	0.458..	1.535..	55.7..	3.186..
	第八面..	-0.852..	0.027..			
第五透鏡..	第九面..	2.981..	0.359..	1.535..	55.7..	3.938..
	第十面..	-6.819..	0.101..			
第六透鏡..	第十一面..	-6.421..	0.300..	1.535..	55.7..	-1.642..
	第十二面..	1.031..	0.347..			
濾鏡片..	第十三面..	∞ ..	0.21..	1.517..	64.17..	"
	第十四面..	∞ ..	0.74..			

【表 4】第二實施例之非球面係數

參數	1.s	2.s	3.s	4.s	5.s	6.s
E _s	-19.6062.s	17.3812.s	-1458.4591.s	-12.0523.s	-30.3947.s	-220.4587.s
A _s	0.0908.s	-0.0460.s	-0.1323.s	-0.1941.s	0.1502.s	0.0126.s
B _s	-0.1584.s	0.2032.s	0.6179.s	0.8045.s	-0.4997.s	-0.0656.s
C _s	0.1162.s	-0.4979.s	-1.5004.s	-1.7608.s	0.9111.s	0.0613.s
D _s	-0.1932.s	0.3822.s	2.0412.s	2.2760.s	-1.1318.s	-0.1162.s
E _s	0.2071.s	-0.0850.s	-1.8821.s	-1.8541.s	0.8018.s	-0.0956.s
F _s	-0.1237.s	0.0057.s	1.1040.s	0.8802.s	-0.2698.s	-0.0466.s
G _s	-0.0077.s	0.0000.s	-0.3090.s	-0.1857.s	0.0322.s	0.0138.s
H _s	0.0157.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s
J _s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s
參數	7.s	8.s	9.s	10.s	11.s	12.s
E _s	-0.1008.s	-3.0359.s	-15.9940.s	0.0000.s	0.0000.s	-4.5547.s
A _s	0.1850.s	-0.1375.s	-0.0273.s	0.0181.s	0.0824.s	-0.0811.s
B _s	0.0423.s	0.1543.s	-0.0049.s	0.1619.s	-0.0720.s	0.0354.s
C _s	-0.4219.s	-0.1597.s	0.0705.s	-0.1648.s	0.0329.s	-0.0149.s
D _s	0.9587.s	0.1338.s	-0.0911.s	0.0627.s	-0.0078.s	0.0048.s
E _s	-0.9634.s	0.0121.s	0.0410.s	-0.0107.s	0.0009.s	-0.0010.s
F _s	0.4661.s	-0.0546.s	-0.0078.s	0.0007.s	-4.6470e-5.s	0.0001.s
G _s	-0.0912.s	0.0152.s	0.0005.s	0.0000.s	0.0000.s	-4.8329e-6.s
H _s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s
J _s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s	0.0000.s

【0040】由表 3 之基本透鏡數據及由第 2B 圖之像差曲線圖可知，藉由本發明之六片式成像鏡頭組之本實施例，在非點像差、歪曲像差及球面像差有良好的補償效果。



【0041】 請參閱第 3A 圖，其係顯示本發明之第三實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。如圖所示，其中第一透鏡 10 至第六透鏡 60 之物側光學面與像側光學面均使用式(1)之非球面方程式所構成，其非球面係數如表 6 所示且其參考波長為 d-line 587 nm。

【0042】 在第三實施例之光學數據如表 5 所示，其中，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離 TL 為 3.03mm，在光軸上從該第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離 OL 為 2.147mm，光學影像擷取鏡頭之焦距 f 為 1.861mm，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑 R1 為 2.529mm，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑 R2 為 -2.023mm，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑 R3 為 4.697mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑 R4 為 1.070mm，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑 R5 為 1.266mm，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑 R10 為 -5.051mm，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑 R11 為 -9.271mm。

【0043】 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離 D12 為 0.049mm，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離 D23 為 0.100mm，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離 D45 為 0.025mm，六片式成像鏡頭組之入瞳直徑 EPD 為 1.014mm，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和 $\Sigma(CT)$ 為 1.723mm，第一透鏡之焦距 f1 為 2.178mm，第二透鏡之焦距 f2 為 -2.211mm，第三透鏡之焦距 f3 為 2.685mm，第四透鏡之焦距 f4 為 2.048mm，第五透鏡之焦距 f5 為 2.277mm，第六透鏡之焦距 f6 為 -1.065mm，第一透鏡之阿貝數 vd1 為 55.7，第二透鏡之阿貝數 vd2 為 22.4。 $TL/R1=1.198$ ， $D23/D45=4.000$ ， $OL/EPD=2.117$ ， $D12/f1=0.022$ ， $\Sigma CT/f=0.926$ ， $(R2-R3)/(R10+R11)=0.469$ ， $vd1-vd2=33.3$ ， $R5-R4=0.196$ 。

申復送件日期：105 年 2 月 1 日

【表 5】第三實施例基本透鏡數據

表面,	曲率半徑 (mm) ,	厚度/間隔 (mm) ,	折射率	阿貝數 (A.R.)	有效焦距 (mm)
固定光欄,	∞ ,	-0.035,			
第一透鏡,	第一面,	2.529,	1.535,	55.7,	2.178,
	第二面,	-2.023,			
第二透鏡,	第三面,	4.697,	1.643,	22.4,	-2.211,
	第四面,	1.070,			
第三透鏡,	第五面,	1.266,	1.535,	55.7,	2.685,
	第六面,	10.000,			
第四透鏡,	第七面,	-0.669,	1.535,	55.7,	2.048,
	第八面,	-0.491,			
第五透鏡,	第九面,	1.575,	1.535,	55.7,	2.277,
	第十面,	-5.051,			
第六透鏡,	第十一面,	-9.271,	1.535,	55.7,	-1.065,
	第十二面,	0.611,			
濾鏡片,	第十三面,	∞ ,	1.517,	64.17,	
	第十四面,	∞ ,			

【表 6】第三實施例之非球面係數



參數	1.	2.	3.	4.	5.	6.
Z ₁	-59.5118.	8.1542.	-1458.4591.	-23.6867.	-28.9091.	-220.4587.
A ₂	0.2721.	-0.1082.	-0.1915.	0.1889.	0.4895.	-0.0479.
B ₂	-1.4495.	1.3927.	-1.9985.	-2.4736.	-4.9990.	3.2732.
C ₂	3.1449.	-10.9095.	27.1444.	19.4929.	24.4922.	-25.6788.
D ₂	-11.6171.	24.2633.	-206.4313.	-101.8055.	-84.9720.	110.6182.
E ₂	30.5602.	-12.1181.	700.6853.	265.5365.	180.0676.	-286.0730.
F ₂	-52.0471.	-13.6534.	-1136.050 8.	-333.7620.	-189.5141.	384.0016.
G ₂	-3.7589.	3.5718.	704.1745.	159.0128.	72.0435.	-203.8223.
H ₂	40.9976.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.
I ₂	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.
參數	7.	8.	9.	10.	11.	12.
Z ₃	-0.4752.	-2.6534.	-17.0835.	0.0000.	0.0000.	-4.5285.
A ₄	1.2074.	-0.7134.	-0.3415.	0.1365.	0.7985.	-0.1391.
B ₄	2.0750.	3.2732.	1.4872.	1.5802.	-1.9566.	-0.0387.
C ₄	13.4792.	-7.6375.	-2.3726.	-4.1114.	2.1158.	0.0580.
D ₄	65.0102.	8.9294.	0.9111.	3.9174.	-1.1855.	-0.0232.
E ₄	-191.6637.	11.7984.	0.2918.	-1.6707.	0.3408.	0.0003.
F ₄	268.0484.	-37.3911.	-0.1490.	0.2684.	-0.0401.	3.3655e-5.
G ₄	-143.1342.	23.5515.	-0.0052.	0.0000.	0.0000.	0.0002.
H ₄	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.
I ₄	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.	0.0000.

【0044】由表 5 之基本透鏡數據及由第 3B 圖之像差曲線圖可知，藉由本發明之六片式成像鏡頭組之本實施例，在非點像差、歪曲像差及球面像差有良好的補償效果。

【0045】 請參閱第 4A 圖，其係顯示本發明之第四實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。如圖所示，其中第一透鏡 10 至第六透鏡 60 之物側光學面與像側光學面均使用式(1)之非球面方程式所構成，其非球面係數如表 8 所示且其參考波長為 d-line 587 nm。

【0046】 在第四實施例之光學數據如表 7 所示，其中，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離 TL 為 4.05mm，在光軸上從該第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離 OL 為 3.010mm，光學影像擷取鏡頭之焦距 f 為 2.882mm，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑 R1 為 1.867mm，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑 R2 為 -6.208mm，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑 R3 為 8.163mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑 R4 為 1.681mm，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑 R5 為 1.910mm，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑 R10 為 -3.061mm，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑 R11 為 -5.853mm。

【0047】 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離 D12 為 0.049mm，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離 D23 為 0.212mm，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離 D45 為 0.027mm，六片式成像鏡頭組之入瞳直徑 EPD 為 1.575mm，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和 $\Sigma(CT)$ 為 2.25mm，第一透鏡之焦距 f1 為 2.764mm，第二透鏡之焦距 f2 為 -3.357mm，第三透鏡之焦距 f3 為 4.990mm，第四透鏡之焦距 f4 為 2.662mm，第五透鏡之焦距 f5 為 4.163mm，第六透鏡之焦距 f6 為 -1.452mm，第一透鏡之阿貝數 vd1 為 55.7，第二透鏡之阿貝數 vd2 為 22.4。 $TL/R1=2.170$ ， $D23/D45= 7.834$ ， $OL/EPD= 1.912$ ， $D12/f1 = 0.018$ ， $\Sigma CT/f = 0.781$ ， $(R2-R3)/(R10+R11) = 1.612$ ， $vd1-vd2 = 33.3$ ， $R5-R4 = 0.229$ 。



申復送件日期：105 年 2 月 1 日

【表 7】第四實施例基本透鏡數據

表面		曲率半徑 (mm)	厚度/間隔 (mm)	折射率	阿貝數 (V)	有效焦距 fn.
<u>固定光圈</u>		∞	-0.153	"	"	"
第一透鏡	第一面	1.867	0.626	1.535	55.7	2.764
	第二面	-6.208	0.049			
第二透鏡	第三面	8.163	0.240	1.643	22.4	-3.357
	第四面	1.681	0.212			
第三透鏡	第五面	1.910	0.366	1.535	55.7	4.990
	第六面	6.307	0.360			
第四透鏡	第七面	-1.248	0.439	1.535	55.7	2.662
	第八面	-0.746	0.027			
第五透鏡	第九面	7.842	0.279	1.535	55.7	4.163
	第十面	-3.061	0.113			
第六透鏡	第十一面	-5.853	0.300	1.535	55.7	-1.452
	第十二面	0.909	0.260			
濾鏡片	第十三面	∞	0.21	1.517	64.17	"
	第十四面	∞	0.57			

【表 8】第四實施例之非球面係數

參數	1 _s	2 _s	3 _s	4 _s	5 _s	6 _s
K _s	-13.2419 _s	4.3448 _s	-1458.4591 _s	-8.9951 _s	-30.3943 _s	-220.4710 _s
A _s	0.2153 _s	-0.0544 _s	-0.0604 _s	-0.2239 _s	0.2178 _s	0.0717 _s
B _s	-0.3292 _s	0.6503 _s	0.6973 _s	1.2514 _s	-0.9256 _s	-0.1767 _s
C _s	0.5586 _s	-2.3760 _s	-2.3997 _s	-3.6853 _s	1.3033 _s	-0.3559 _s
D _s	-1.3978 _s	2.5652 _s	2.8402 _s	6.1942 _s	0.2368 _s	1.3091 _s
E _s	2.3592 _s	-0.5125 _s	-2.4414 _s	-7.2525 _s	-4.5375 _s	-2.1437 _s
F _s	-1.8678 _s	-0.5925 _s	2.9884 _s	5.6518 _s	6.3633 _s	1.7585 _s
G _s	-0.0262 _s	0.0957 _s	-1.9673 _s	-2.0701 _s	-2.7106 _s	-0.5112 _s
H _s	0.4940 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s
J _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s
參數	7 _s	8 _s	9 _s	10 _s	11 _s	12 _s
K _s	-0.0076 _s	-3.8230 _s	-16.9900 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	5.2254 _s
A _s	0.2429 _s	-0.2158 _s	0.0809 _s	0.1110 _s	0.0505 _s	-0.1551 _s
B _s	0.3483 _s	0.3544 _s	0.0066 _s	0.4553 _s	-0.1235 _s	0.1127 _s
C _s	-1.5655 _s	-0.2156 _s	-0.0047 _s	-0.7547 _s	0.1220 _s	-0.0717 _s
D _s	3.4341 _s	-0.4713 _s	-0.1841 _s	0.4454 _s	-0.0519 _s	0.0338 _s
E _s	-4.2685 _s	1.2656 _s	0.1587 _s	-0.1175 _s	0.0105 _s	-0.0101 _s
F _s	2.9252 _s	-1.0136 _s	-0.0458 _s	0.0115 _s	-0.0003 _s	0.0017 _s
G _s	-0.8708 _s	0.2549 _s	0.0046 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	-0.0001 _s
H _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s
J _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s	0.0000 _s

【0048】由表 7 之基本透鏡數據及由第 4B 圖之像差曲線圖可知，藉由本發明之六片式成像鏡頭組之本實施例，在非點像差、歪曲像差及球面像差

有良好的補償效果。

【0049】 請參閱第 5A 圖，其係顯示本發明之第五實施例之六片式成像鏡頭組之示意圖。如圖所示，其中第一透鏡 10 至第六透鏡 60 之物側光學面與像側光學面均使用式(1)之非球面方程式所構成，其非球面係數如表 10 所示且其參考波長為 d-line 587 nm。

【0050】 在第五實施例之光學數據如表 9 所示，其中，在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離 TL 為 3.837mm，在光軸上從該第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離 OL 為 2.757mm，光學影像擷取鏡頭之焦距 f 為 2.589mm，第一透鏡之物側光學面之曲率半徑 R1 為 2.166mm，第一透鏡之像側光學面之曲率半徑 R2 為 -4.022mm，第二透鏡之物側光學面之曲率半徑 R3 為 8.853mm，第二透鏡之像側光學面之曲率半徑 R4 為 1.544mm，第三透鏡之物側光學面之曲率半徑 R5 為 1.795mm，第五透鏡之像側光學面之曲率半徑 R10 為 -10.000mm，第六透鏡之物側光學面之曲率半徑 R11 為 -10.000mm。

【0051】 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離 D12 為 0.072mm，在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離 D23 為 0.167mm，在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離 D45 為 0.027mm，六片式成像鏡頭組之入瞳直徑 EPD 為 1.413mm，第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第六透鏡之中心之厚度總和 $\Sigma(CT)$ 為 2.133mm，第一透鏡之焦距 f1 為 2.710mm，第二透鏡之焦距 f2 為 -2.960mm，第三透鏡之焦距 f3 為 4.221mm，第四透鏡之焦距 f4 為 2.342mm，第五透鏡之焦距 f5 為 3.977mm，第六透鏡之焦距 f6 為 -1.416mm，第一透鏡之阿貝數 vd1 為 55.7，第二透鏡之阿貝數 vd2 為 22.4。 $TL/R1=1.772$, $D23/D45=6.166$, $OL/EPD=1.951$, $T12/f1 = 0.027$,

申復送件日期：105年2月1日

$$\Sigma CT/f = 0.824, (R2-R3)/(R10+R11) = 0.644, vd1-vd2 = 33.3, R5-R4 = 0.251.$$

【表 9】第五實施例基本透鏡數據

表面..		曲率半徑 (曲率半徑)	厚度/間隔 (厚度/間隔)	折射率 n	阿貝數 v	有效焦距 fn.
固定光攔..		∞..	-0.091..	"	"	"
第一透鏡..	第一面..	2.166..	0.472..	1.535..	55.7..	2.710..
	第二面..	-4.022..	0.072..			
第二透鏡..	第三面..	8.853..	0.240..	1.643..	22.4..	-2.960..
	第四面..	1.544..	0.167..			
第三透鏡..	第五面..	1.795..	0.413..	1.535..	55.7..	4.221..
	第六面..	8.130..	0.313..			
第四透鏡..	第七面..	-1.138..	0.426..	1.535..	55.7..	2.342..
	第八面..	-0.673..	0.027..			
第五透鏡..	第九面..	2.667..	0.282..	1.535..	55.7..	3.977..
	第十面..	-10.000..	0.046..			
第六透鏡..	第十一面..	-10.000..	0.300..	1.535..	55.7..	-1.416..
	第十二面..	0.826..	0.300..			
濾鏡片..	第十三面..	∞..	0.21..	1.517..	64.17..	..
	第十四面..	∞..	0.57..			

【表 10】第五實施例之非球面係數



光學面	1 _a	2 _a	3 _a	4 _a	5 _a	6 _a
Z _a	-22.0532 _a	17.5580 _a	1458.4591 _a	-10.2576 _a	-30.3944 _a	-220.4587 _a
A _a	0.1951 _a	-0.0479 _a	-0.2009 _a	-0.2739 _a	0.2434 _a	0.0341 _a
B _a	-0.4143 _a	0.5917 _a	1.5356 _a	1.7377 _a	-1.1689 _a	-0.1008 _a
C _a	0.5244 _a	-2.3118 _a	-6.5753 _a	-5.8675 _a	3.3869 _a	0.1417 _a
D _a	-1.3090 _a	2.7791 _a	15.5715 _a	11.4812 _a	-7.0143 _a	0.0242 _a
E _a	2.3783 _a	-0.5925 _a	-25.1751 _a	-14.4173 _a	8.3445 _a	-0.9959 _a
F _a	-2.1717 _a	0.0957 _a	25.0681 _a	10.7503 _a	-4.7295 _a	1.1653 _a
G _a	-0.5193 _a	0.0000 _a	-11.2183 _a	-3.5975 _a	0.9655 _a	-0.3177 _a
H _a	1.05190 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a
I _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a
光學面	7 _a	8 _a	9 _a	10 _a	11 _a	12 _a
Z _a	-0.1193 _a	-3.5561 _a	-16.9928 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	-4.7923 _a
A _a	0.2814 _a	-0.5438 _a	-0.1873 _a	-0.0459 _a	0.1657 _a	-0.1258 _a
B _a	0.1567 _a	1.3521 _a	0.3715 _a	0.5279 _a	-0.2687 _a	0.0578 _a
C _a	-1.2642 _a	-2.4879 _a	-0.2775 _a	-0.7570 _a	0.1990 _a	-0.0222 _a
D _a	5.8939 _a	3.3457 _a	-0.0968 _a	0.4464 _a	-0.0743 _a	0.0091 _a
E _a	-10.9025 _a	-2.0513 _a	0.1643 _a	-0.1175 _a	0.0140 _a	-0.0033 _a
F _a	8.9396 _a	0.2217 _a	-0.0559 _a	0.0116 _a	-0.0011 _a	0.0007 _a
G _a	-2.8109 _a	0.1418 _a	0.0061 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	-5.4609e-5 _a
H _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a
I _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a	0.0000 _a

【0052】由表 9 之基本透鏡數據及由第 5B 圖之像差曲線圖可知，藉由本發明之六片式成像鏡頭組之本實施例，在非點像差、歪曲像差及球面像差

有良好的補償效果。

【0053】 以上所述之實施例僅係為說明本發明之技術思想及特點，其目的在使熟習此項技藝之人士能夠瞭解本發明之內容並據以實施，當不能以之限定本發明之專利範圍，即大凡依本發明所揭示之精神所作之均等變化或修飾，仍應涵蓋在本發明之專利範圍內。

【符號說明】

【0054】

EPD 六片式成像鏡頭組之入瞳直徑

vd1 第一透鏡之阿貝數

vd2 第二透鏡之阿貝數

D12 在光軸上從第一透鏡之像側光學面至第二透鏡之物側光學面之距離

D23 在光軸上從第二透鏡之像側光學面至第三透鏡之物側光學面之距離

D45 在光軸上從第四透鏡之像側光學面至第五透鏡之物側光學面之距離

TL 在光軸上從第一透鏡之物側光學面至成像面之距離

OL 在光軸上從第一透鏡之物側光學面至第六透鏡之像側光學面之距離

R1 第一透鏡之物側光學面之曲率半徑

R2 第一透鏡之像側光學面之曲率半徑

R3 第二透鏡之物側光學面之曲率半徑

R4 第二透鏡之像側光學面之曲率半徑

R5 第三透鏡之物側光學面之曲率半徑

R10 第五透鏡之像側光學面之曲率半徑

R11 第六透鏡之物側光學面之曲率半徑

$\Sigma(CT)$ 第一透鏡、第二透鏡、第三透鏡、第四透鏡、第五透鏡與第



六透鏡之中心之厚度總和

f 光學影像擷取鏡頭之焦距

f1 第一透鏡之焦距

f2 第二透鏡之焦距

f3 第三透鏡之焦距

f4 第四透鏡之焦距

f5 第五透鏡之焦距

f6 第六透鏡之焦距

101 第一透鏡之物側光學面

102 第一透鏡之像側光學面

201 第二透鏡之物側光學面

202 第二透鏡之像側光學面

301 第三透鏡之物側光學面

302 第三透鏡之像側光學面

401 第四透鏡之物側光學面

402 第四透鏡之像側光學面

501 第五透鏡之物側光學面

502 第五透鏡之像側光學面

601 第六透鏡之物側光學面

602 第六透鏡之像側光學面

100 固定光欄

160 紅外線濾除濾光片

170 成像面

180 電子感光元件

10 第一透鏡

20 第二透鏡

30 第三透鏡

40 第四透鏡

50 第五透鏡

I541535

申復送件日期：105 年 2 月 1 日

60 第六透鏡



申復送件日期：105 年 2 月 1 日

【生物材料寄存】**國內寄存資訊【請依寄存機構、日期、號碼順序註記】**

無

國外寄存資訊【請依寄存國家、機構、日期、號碼順序註記】

無

【序列表】(請換頁單獨記載)

無

【發明申請專利範圍】

【第1項】 一種六片式成像鏡頭組，係包含：

一光學影像擷取鏡頭，沿著一光軸由物側至像側依序包含：

一第一透鏡，該第一透鏡在靠近該光軸處具有正屈光力且該第一透鏡之像側光學面在靠近該光軸處為凸面；

一第二透鏡，該第二透鏡在靠近該光軸處具有負屈光力且該第二透鏡之物側光學面在靠近該光軸處為凸面，該第二透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；

一第三透鏡，該第三透鏡在靠近該光軸處具有屈光力且該第三透鏡之像側光學面在靠近該光軸處為凹面，該第三透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；

一第四透鏡，該第四透鏡在靠近該光軸處具有屈光力且該第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；

一第五透鏡，該第五透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近該光軸處為凸面，且該第五透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；以及



一第六透鏡，該第六透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近該光軸處為凹面，且該第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；

一成像面，以供一被攝物成像；以及

一固定光欄，係設置於該被攝物與該第一透鏡之間；

其中在該光軸上從該第一透鏡之物側光學面至該第六透鏡之像側光學面之距離為 OL，該六片式成像鏡頭組之一入瞳直徑為 EPD，該六片式成像鏡頭組之最大視角的一半為 HAF，上述參數係滿足以下關係式：

$$1.5 < OL / EPD < 2.5 ,$$

$$0.693 \leq | \tan(HAF) | \leq 1.5 ,$$

且該第一透鏡、該第二透鏡、該第三透鏡、該第四透鏡、該第五透鏡及該第六透鏡中至少有兩透鏡之焦距之絕對值小於 5mm。

【第2項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第二透鏡之阿貝數為 v_{d2} ，係滿足下列關係式：

$$v_{d2} \leq 30 .$$

【第3項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中在該光軸上從該第二透鏡之像側光學面至該第

三透鏡之物側光學面之距離為 D_{23} ，在該光軸上從該第四透鏡之像側光學面至該第五透鏡之物側光學面之距離為 D_{45} ，係滿足下列關係式：

$$3.5 < D_{23} / D_{45} < 10.$$

【第4項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中在該光軸上從該第一透鏡之物側光學面至該成像面之距離為 TL ，該第一透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_1 ，係滿足下列關係式：

$$1 < TL / R_1 < 2.5.$$

【第5項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中在該光軸上從該第一透鏡之像側光學面至該第二透鏡之物側光學面之距離為 D_{12} ，該第一透鏡之焦距為 f_1 ，係滿足下列關係式：

$$0.015 < D_{12} / f_1 < 0.04.$$

【第6項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡、該第二透鏡、該第三透鏡、該第四透鏡、該第五透鏡與該第六透鏡之中心之厚度總和為 $\Sigma(CT)$ ，該光學影像擷取鏡頭之焦距為 f ，係滿足下列關係式：

$$0.6 < \Sigma(CT) / f < 1.$$

【第7項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_2 ，該第二透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_3 ，該第五透鏡之像



側光學面之曲率半徑為 R_{10} ，該第六透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_{11} ，係滿足下列關係式：

$$0.3 < (R_2 - R_3) / (R_{10} + R_{11}) < 2.5。$$

【第8項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡、該第三透鏡或該第六透鏡之焦距之絕對值小於 5mm。

【第9項】 如申請專利範圍第 1 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第四透鏡、該第五透鏡及該第六透鏡皆為塑膠材質。

【第10項】 一種六片式成像鏡頭組，係包含：

一光學影像擷取鏡頭，沿著一光軸由物側至像側依序包含：

一第一透鏡，該第一透鏡在靠近該光軸處具有正屈光力且該第一透鏡之像側光學面在靠近該光軸處為凸面；

一第二透鏡，該第二透鏡在靠近該光軸處具有負屈光力且該第二透鏡之物側光學面在靠近該光軸處為凸面，該第二透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面為非球面；

一第三透鏡，該第三透鏡在靠近該光軸處具有屈光力且該第三透鏡之像側光學面在靠近該光軸處為凹

面，該第三透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；

一第四透鏡，該第四透鏡在靠近該光軸處具有屈光力且該第四透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；

一第五透鏡，該第五透鏡在靠近該光軸處具有正屈光力且該第五透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近該光軸處為凸面，該第五透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；以及

一第六透鏡，該第六透鏡在靠近該光軸處具有負屈光力且該第六透鏡之像側光學面及物側光學面在靠近該光軸處為凹面，且該第六透鏡之物側光學面及像側光學面中至少有一面設有至少一反曲點；

一成像面，以供一被攝物成像；以及

一固定光欄；

其中該第一透鏡、該第二透鏡、該第三透鏡、該第四透鏡、該第五透鏡及該第六透鏡中至少有兩透鏡之焦距之絕對值小於 5mm，該第二透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R4，該第三透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R5，上述參數係滿足以下關係式：

$$R5 - R4 < 0.5\text{mm} ,$$

$$0.693 \leq |\tan(HAF)| \leq 1.5 .$$



【第11項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該六片式成像鏡頭組之一入瞳直徑為 EPD，係滿足下列關係式：

$$1.2 \text{ mm} < \text{EPD} < 2.0 \text{ mm}.$$

【第12項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中在該光軸上從該第一透鏡之物側光學面至該成像面之距離為 TL，該第一透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R1，係滿足下列關係式：

$$1 < \text{TL} / \text{R1} < 2.5.$$

【第13項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中在該光軸上從該第一透鏡之像側光學面至該第二透鏡之物側光學面之距離為 D12，該第一透鏡之焦距為 f1，係滿足下列關係式：

$$0.015 < \text{D12} / \text{f1} < 0.04.$$

【第14項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡、該第二透鏡、該第三透鏡、該第四透鏡、該第五透鏡與該第六透鏡之中心之厚度總和為 $\Sigma(\text{CT})$ ，該光學影像擷取鏡頭之焦距為 f，係滿足下列關係式：

$$0.6 < \Sigma(\text{CT}) / \text{f} < 1.$$

【第15項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡之像側光學面之曲率半徑為 R2，該第二透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R3，該第五透

鏡之像側光學面之曲率半徑為 R_{10} ，該第六透鏡之物側光學面之曲率半徑為 R_{11} ，係滿足下列關係式：

$$0.3 < (R_2 - R_3) / (R_{10} + R_{11}) < 2.5。$$

【第16項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第三透鏡在靠近該光軸處具有正屈光力。

【第17項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡、該第三透鏡或該第六透鏡之焦距之絕對值小於 5mm。

【第18項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該第一透鏡之阿貝數為 vd_1 ，該第二透鏡之阿貝數為 vd_2 ，係滿足下列關係式：

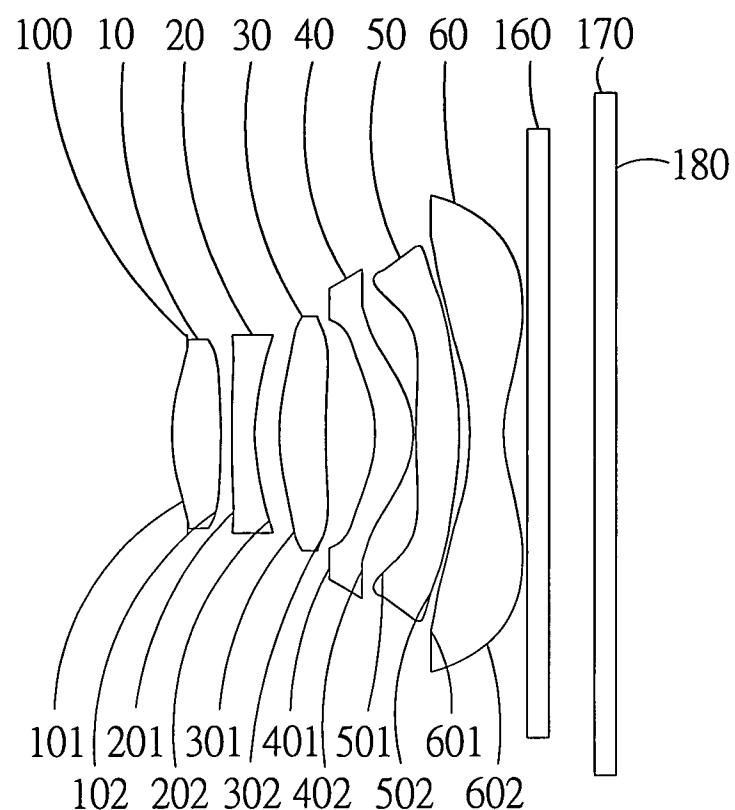
$$25 < vd_1 - vd_2 < 35。$$

【第19項】 如申請專利範圍第 10 項所述之六片式成像鏡頭組，其中該固定光欄係設置於該被攝物與該第一透鏡之間。

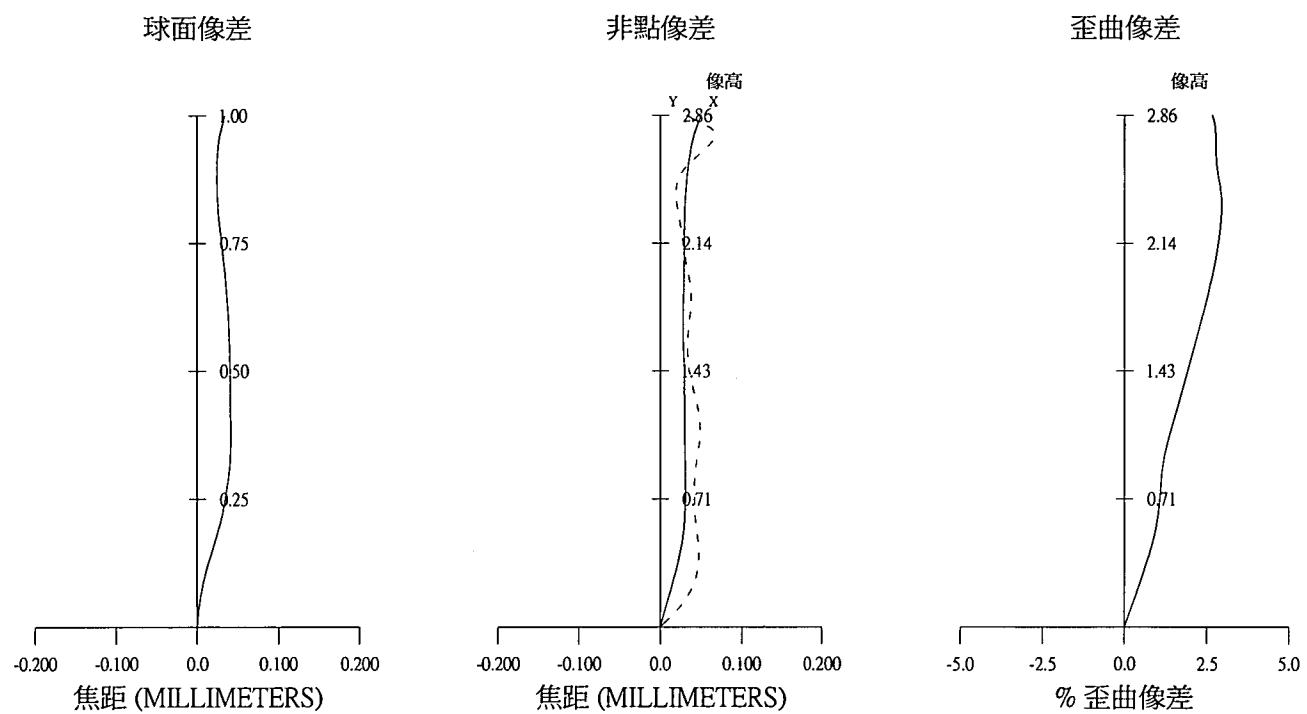


申復送件日期：105 年 2 月 1 日

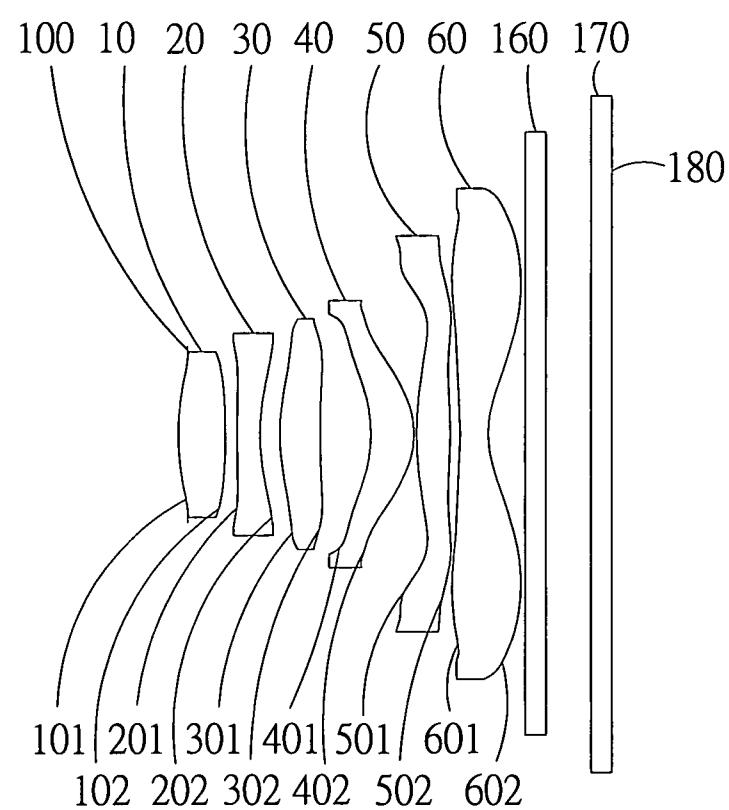
【發明圖式】



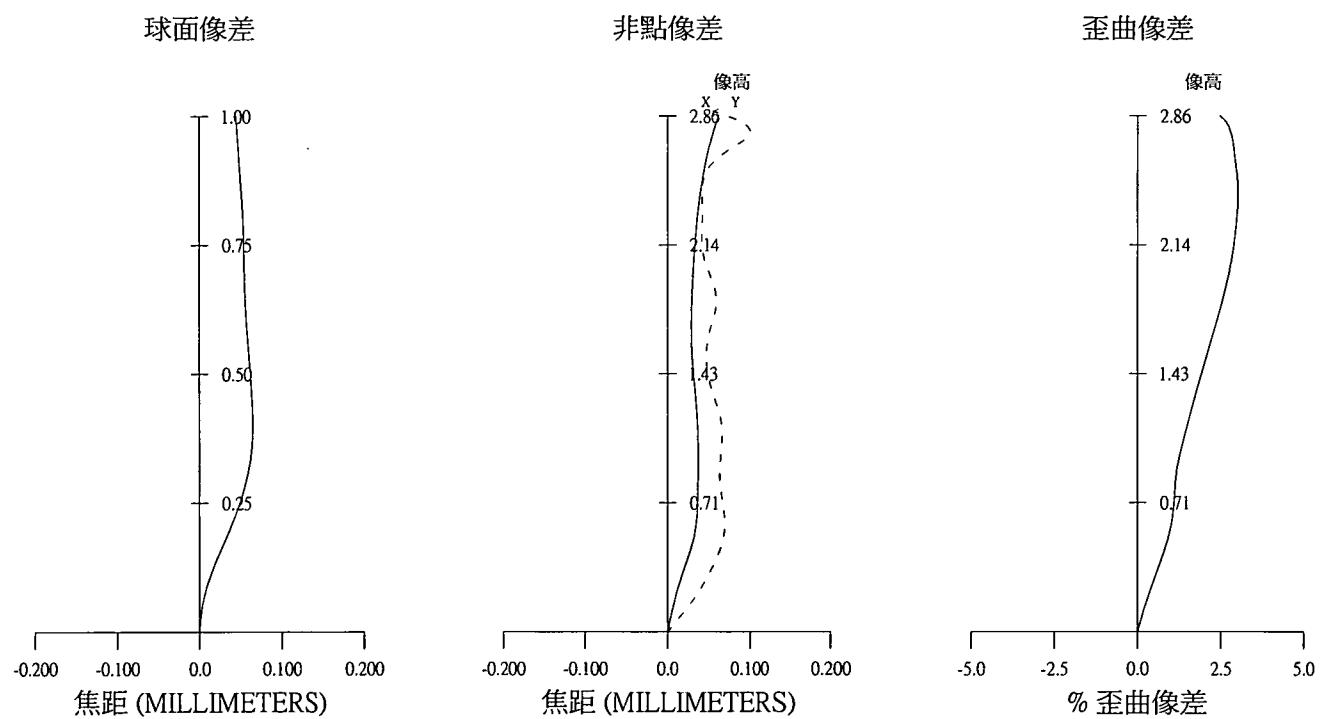
第 1A 圖



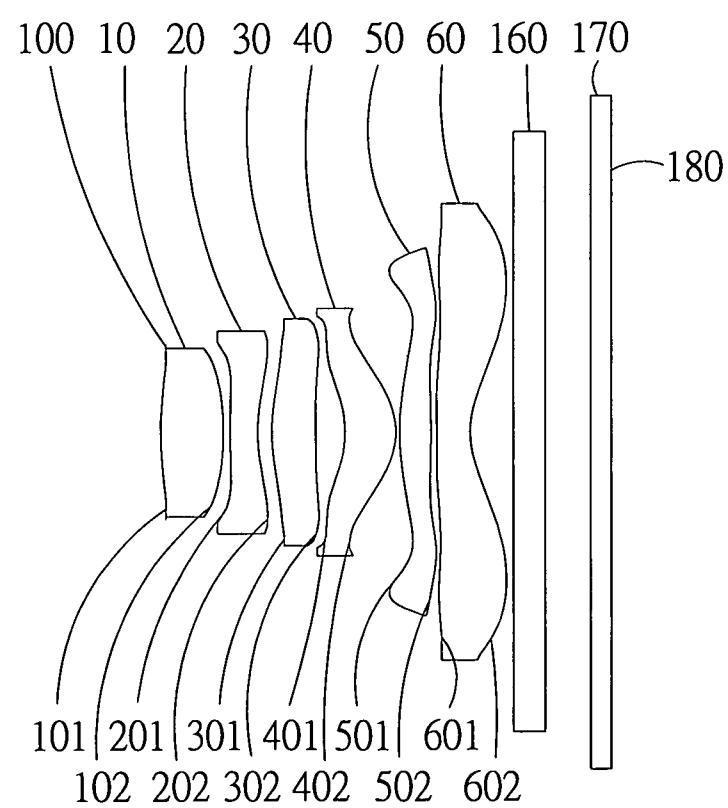
第 1B 圖



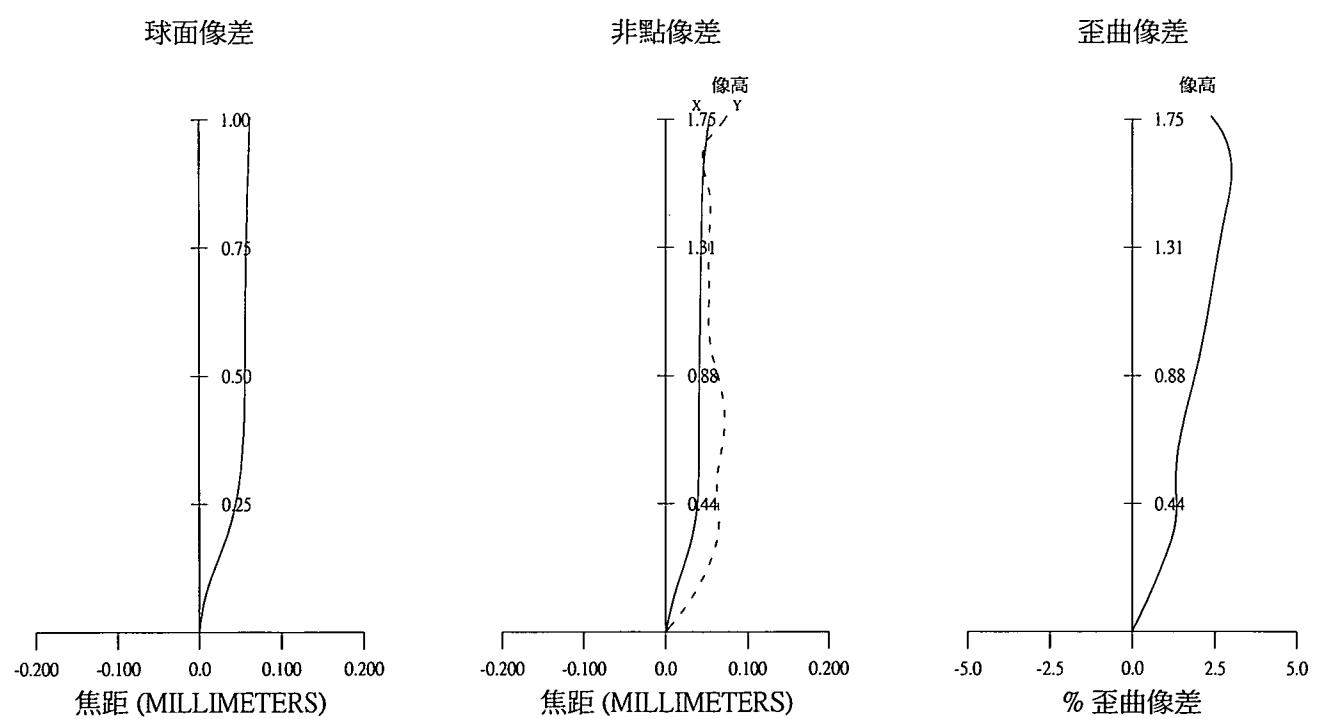
第 2A 圖



第 2B 圖



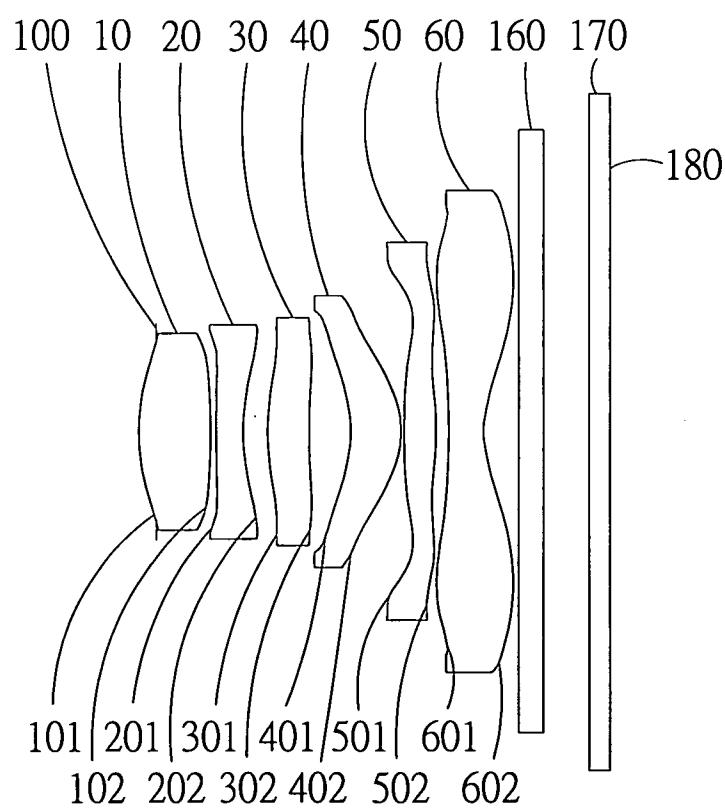
第 3A 圖



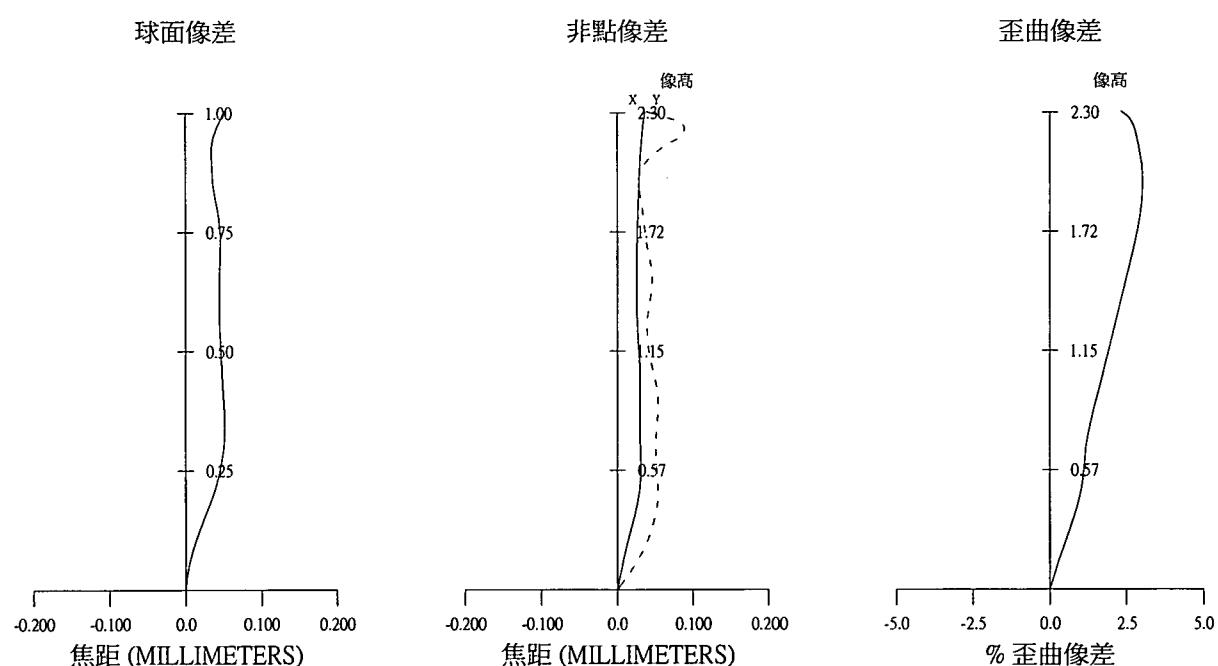
第 3B 圖

I541535

申復送件日期：105 年 2 月 1 日

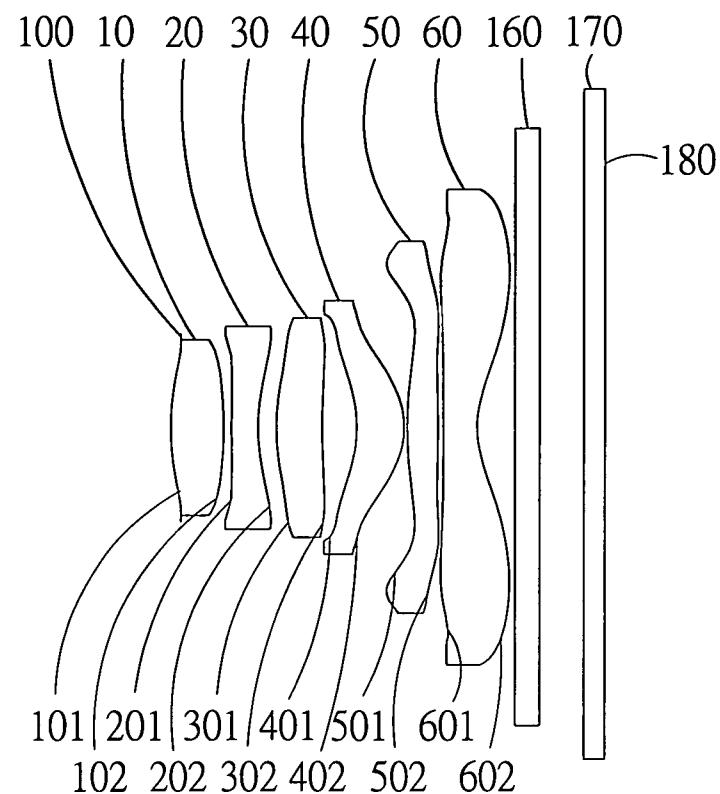


第 4A 圖

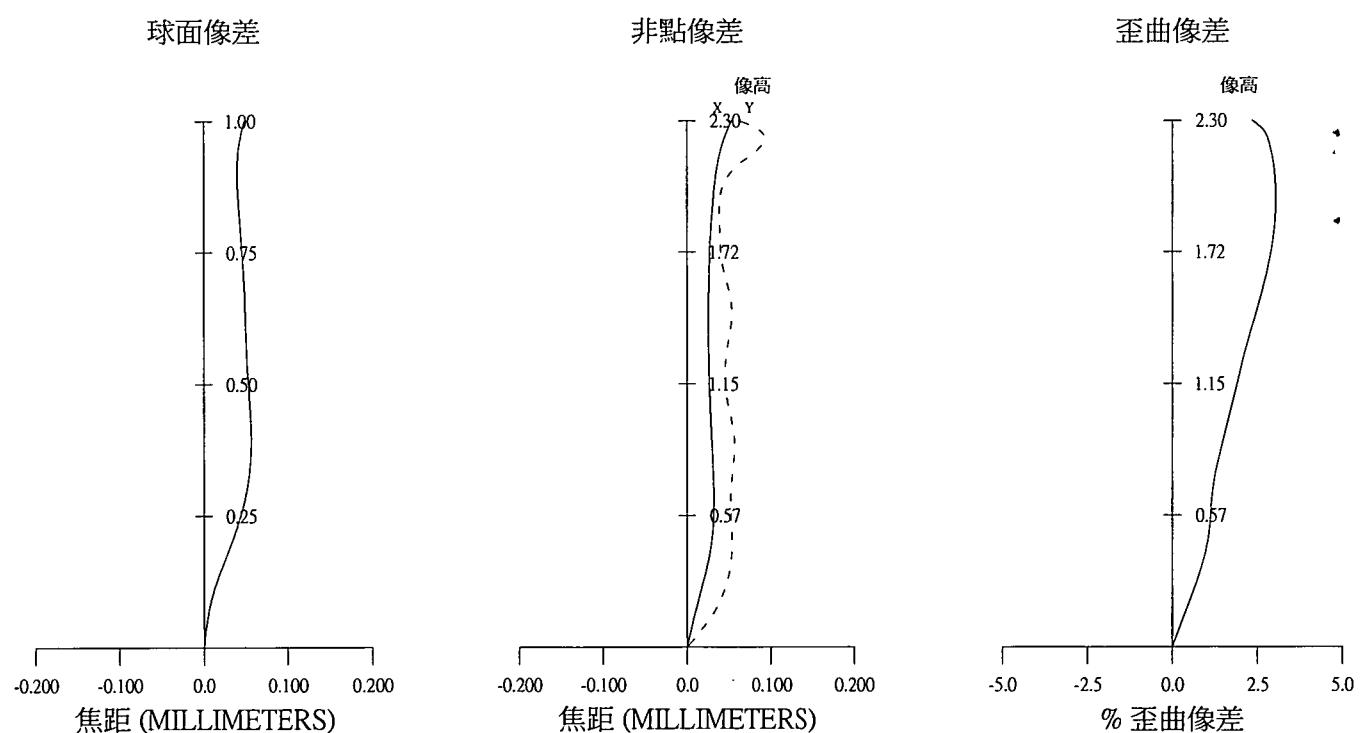


第 4B 圖

申復送件日期：105 年 2 月 1 日



第 5A 圖



第 5B 圖