



(19) 대한민국특허청(KR)  
(12) 등록특허공보(B1)

(45) 공고일자 2012년12월24일  
(11) 등록번호 10-1213831  
(24) 등록일자 2012년12월12일

(51) 국제특허분류(Int. Cl.)  
G02B 17/08 (2006.01) G03F 7/20 (2006.01)  
(21) 출원번호 10-2006-7026564  
(22) 출원일자(국제) 2005년05월13일  
심사청구일자 2010년03월05일  
(85) 번역문제출일자 2006년12월15일  
(65) 공개번호 10-2007-0017414  
(43) 공개일자 2007년02월09일  
(86) 국제출원번호 PCT/EP2005/005250  
(87) 국제공개번호 WO 2005/111689  
국제공개일자 2005년11월24일  
(30) 우선권주장  
60/571,533 2004년05월17일 미국(US)  
(56) 선행기술조사문헌  
EP01191378 A1  
전체 청구항 수 : 총 53 항

(73) 특허권자  
칼 짜이스 에스엠티 게엠베하  
독일 오버코헨 73447 루돌프-에버-슈트라쎈 2  
(72) 발명자  
도독 아우렐리안  
독일 73447 오버코헨 하인부헨베그 7  
율리히 빌헬름  
독일 73434 아알렌 레더악케링 44  
에플레 알렉산더  
독일 73431 아알렌 랑게르트슈트라쎈 38  
(74) 대리인  
한양특허법인

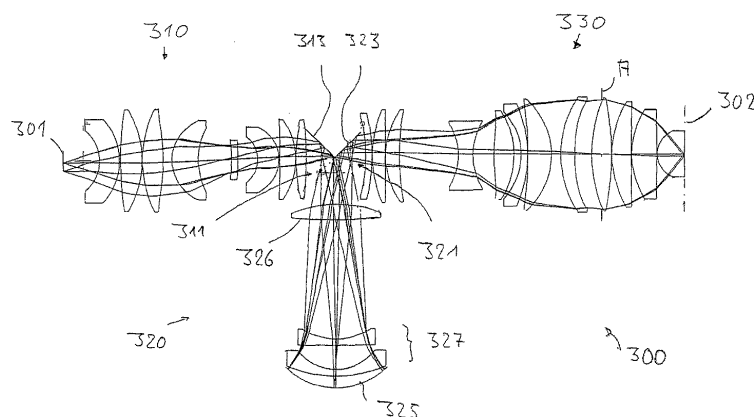
심사관 : 경천수

(54) 발명의 명칭 중간이미지를 갖는 카타디옵트릭 투사 대물렌즈

(57) 요약

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈로서, 물체평면을 실 제1중간이미지로 결상하기 위한 제1대물렌즈부분과, 제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분과, 이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분을 구비한다. 제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이다. 물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하기 위한 제1격음거울과 격음거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제2격음거울이 구비된다. 파지티브 굴절력의 필드렌즈가 제1중간이미지 및/또는 제1격음거울과 오목거울 사이에 제1중간이미지의 필드에 인접한 영역에 배치된다.

대표도



## 특허청구의 범위

### 청구항 1

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈로서,

물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분;

제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분; 및

이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분;을 구비하며,

제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고,

물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하기 위한 제1격음거울과 오목거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제2격음거울이 구비되며,

파지티브(positive) 굴절력의 필드렌즈가 제1중간이미지와 오목거울 사이에 제1중간이미지의 필드에 인접한 영역에 배치되는,

카타디옵트릭 투사 대물렌즈.

### 청구항 2

제1항에 있어서,

필드렌즈는, 이미지의 주광선 높이가 주변광선 높이에 비해 큰 영역에서 적어도 한 개의 중간이미지의 광학적 인근에 배열되는 투사 대물렌즈.

### 청구항 3

제1항에 있어서,

필드렌즈는 단일 렌즈인 투사 대물렌즈.

### 청구항 4

제1항에 있어서,

필드렌즈는 오목거울보다 제1격음거울에 더 가까이 배열되는 투사 대물렌즈.

### 청구항 5

제1항에 있어서,

파지티브 굴절력을 가진 필드렌즈가 빔이 두 번 통과하는 영역에서 격음거울과 오목거울 사이에서 기하학적으로 배열되어 필드렌즈의 제1렌즈영역이 물체평면과 오목거울 사이의 빔경로에 배열되고 필드렌즈의 제2렌즈영역이 오목거울과 이미지평면 사이의 빔경로에 배열되는, 투사 대물렌즈.

### 청구항 6

제1항에 있어서,

필드렌즈는 오목거울 이전의 빔경로에 위치한 제1중간이미지의 광학적 인근뿐만 아니라 오목거울 이후의 빔경로에 위치한 제2중간이미지의 광학적 인근에도 배열되는, 투사 대물렌즈.

### 청구항 7

제1항에 있어서,

필드렌즈는 빔이 두 번 통과하는 영역에 배열되고, 제1방향으로 빔이 통과하는 제1렌즈영역과 제2방향으로 빔이 통과하는 제2렌즈영역을 가지며, 제1렌즈영역과 제2렌즈영역이 필드렌즈의 적어도 일측 상에서 상호 중첩되지

않는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 8

제1항에 있어서,

NA>0.85의 이미지측 개구수를 가지며  $A \leq 10\text{mm}$ 의 이미지측 동작거리(working distance)를 갖는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 9

제8항에 있어서,

이미지측 동작거리는 1mm 내지 8mm 사이인 투사 대물렌즈.

#### 청구항 10

제1항에 있어서,

액침매질이 작동 중 기관과 투사 대물렌즈의 사이에 도입되는 액침 대물렌즈의 형태인 투사 대물렌즈.

#### 청구항 11

제10항에 있어서,

액침매질은 투사 대물렌즈의 작동과장에서  $n_1 \geq 1.3$ 의 굴절율을 갖는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 12

제10항에 있어서,

NA>1의 이미지측 개구수를 갖는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 13

제12항에 있어서,

개구수는  $NA \geq 1$  또는  $NA \geq 1.1$  또는  $NA \geq 1.2$ 인 투사 대물렌즈.

#### 청구항 14

제1항에 있어서,

오직 두 개의 실 중간이미지들을 갖는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 15

제1항에 있어서,

모든 중간이미지들은 꺾음거울의 인근에 배열되는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 16

제1항에 있어서,

모든 중간이미지들은 꺾음거울로부터 떨어져 배열되는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 17

제1항에 있어서,

제3대물렌즈부분은 굴절성인, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 18

제17항에 있어서,

제3대물렌즈부분은 제2중간이미지를 뒤따르며 파지티브 굴절력을 가진 제1렌즈그룹, 제1렌즈그룹을 바로 뒤따르

며 네가티브 굴절력을 가진 제2렌즈그룹, 제2렌즈그룹을 바로 뒤따르며 파지티브 굴절력을 가진 제3렌즈그룹, 제3렌즈그룹을 바로 뒤따르며 파지티브 굴절력을 가진 제4렌즈그룹 및 제3렌즈그룹으로부터 제4렌즈그룹으로의 전이영역에 배열된 조리개를 갖는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 19

제18항에 있어서,

제3렌즈그룹은 제2렌즈그룹과 제3렌즈그룹 사이의 주변광선 높이의 변곡점에 위치한 입사면을 가지며, 이 입사면과 조리개 사이에 0 이상의 굴절력을 가진 렌즈가 배열되어 있는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 20

제19항에 있어서,

입사면과 이미지평면 사이에 오직 파지티브 렌즈들만이 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 21

제1항에 있어서,

이미지평면 직전의 투사 대물렌즈의 최종 광학요소는 굽은 입사면과 평평한 출사면을 가진 칼슘플루오라이드로 형성된 평볼록렌즈(plano-convex lens)인, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 22

제1항에 있어서,

제1대물렌즈부분 내에서 광축이 적어도 한번 꺾이도록 제1대물렌즈부분에 적어도 한 개의 꺾음거울이 제공되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 23

제1항에 있어서,

꺾음거울이 대물렌즈부분들 중 적어도 하나 내에 배열되어 꺾음거울과, 상기 제1중간이미지와 상기 제2중간이미지 중에서 꺾음거울에 최인접하여 배치된 중간이미지 사이에 필드렌즈가 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 24

제1항에 있어서,

대물렌즈부분들 중 두 개는 카타디옵트릭이고, 각각은 한 개의 오목거울을 포함하는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 25

제1항에 있어서,

제1대물렌즈부분은 오목거울과, 제1꺾음거울로 사용되는 꺾음거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분인, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 26

제1항에 있어서,

제1대물렌즈부분은, 편광-선택적 빔 스플리터면을 가진 빔 스플리터와 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고, 빔 스플리터면은 꺾음거울로서 사용되며 제1대물렌즈부분의 오목거울로 전달되는 방사를 상기 오목거울로부터 반사된 방사로부터 분리하는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 27

제1항에 있어서,

꺾음거울들은 물체평면으로부터 오목거울로 연장된 제1빔섹션(beam section)과 오목거울로부터 이미지평면으로

연장된 제2빔섹션이 생성되도록 배열되며, 일 꺾음거울은 오목거울에 대해, 빔섹션들 중 하나가 꺾음거울 상에서 꺾이고 다른 빔섹션은 비네팅 없이 꺾음거울을 통과하며 제1빔섹션과 제2빔섹션이 교차영역에서 교차하도록 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 28

제27항에 있어서,

제1꺾음거울은 제1빔섹션이 제1꺾음거울 상에서 꺾이고 제2빔섹션이 비네팅 없이 제1꺾음거울을 통과하도록 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 29

제1항에 있어서,

오목거울과, 물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향시키기 위하여 오목거울과 관련된 제1꺾음거울을 갖는 카타디옵트릭 대물렌즈부분을 가지며,

제2꺾음거울이 오목거울로부터 반사된 방사를 이미지평면으로 편향하기 위하여 제공되고, 광축방향으로 물체평면과 제1꺾음거울 사이에 위치한 축상 영역에 제2꺾음거울이 적어도 부분적으로 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 30

제1항에 있어서,

제1꺾음거울은 광축에 인접한 내측 거울 가장자리를 가지며, 중간이미지가 내측 거울 가장자리의 기하학적 인근에 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 31

제1항에 있어서,

120nm와 260nm 사이의 파장범위로부터의 자외선용인 투사 대물렌즈.

#### 청구항 32

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈와 조명시스템을 갖는 마이크로리소그래피용 투사 노광 시스템으로서,

물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분;

제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분; 및

이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분;을 구비하며,

투사 대물렌즈는 제1항에 기재된 바와 같은 것인, 투사 노광 시스템.

#### 청구항 33

반도체 소자들 및 다른 미세구조 소자들의 제조방법으로서,

카타디옵트릭 투사 대물렌즈의 물체평면의 영역에 소정 패턴의 마스크를 제공하는 단계;

소정 파장의 자외선으로 마스크를 조명하는 단계;

제1항에 기재된 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 이용하여 투사 대물렌즈의 이미지평면의 영역에 배열된 감광성 기관 상에 패턴의 이미지를 투사하는 단계;를 포함하는, 제조방법.

#### 청구항 34

반도체 소자들 및 다른 미세구조 소자들의 제조방법으로서,

카타디옵트릭 투사 대물렌즈의 물체평면의 영역에 소정 패턴의 마스크를 제공하는 단계;

소정 파장의 자외선으로 마스크를 조명하는 단계;

제1항에 기재된 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 이용하여 투사 대물렌즈의 이미지평면의 영역에 배열된 감광성 기관 상에 패턴의 이미지를 투사하는 단계;를 포함하고,

투사 중, 빔은 투사 대물렌즈의 최종 광학면과 기관 사이에 배열된 액침매질을 통과하는, 제조방법.

### 청구항 35

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈로서,

물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분;

제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분; 및

이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분;을 구비하며,

제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고,

물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하기 위한 제1격음거울과 오목거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제2격음거울이 구비되며,

투사대물렌즈는 이미지측 개구수  $NA > 0.85$ 를 갖고, 파지티브 굴절력의 필드렌즈가 제1중간이미지와 오목거울 사이에 제1중간이미지의 필드에 인접한 영역에 배치되는,

카타디옵트릭 투사 대물렌즈.

### 청구항 36

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈로서,

물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분;

제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분; 및

이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분;을 구비하며,

제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고,

물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하기 위한 제1격음거울과 오목거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제2격음거울이 구비되며,

파지티브(positive) 굴절력의 필드렌즈가 제1중간이미지의 필드에 인접한 영역에 배치되고,

제1격음거울과 제2격음거울은 물체평면으로부터 오목거울로 연장된 제1빔섹션과 오목거울로부터 이미지평면으로 연장된 제2빔섹션이 생성되도록 배열되며, 일 격음거울은 오목거울에 대해, 빔섹션들 중 하나가 격음거울 상에서 꺾이고 다른 빔섹션은 비네팅 없이 격음거울을 통과하며 제1빔섹션과 제2빔섹션이 교차영역에서 교차하도록 배열되는, 카타디옵트릭 투사 대물렌즈.

### 청구항 37

제36항에 있어서,

이미지측 개구수  $NA > 0.85$ 를 갖는 투사 대물렌즈.

### 청구항 38

제36항에 있어서,

상기 필드렌즈는 제1중간이미지와 오목거울 사이에 배치되는, 투사 대물렌즈

### 청구항 39

제1항에 있어서,

측면 축상 오프셋(AO)이 제1대물렌즈부분에 의해 정의되는 광축의 제1부분과 제2대물렌즈부분에 의해 정의되며 광축의 제1부분에 평행하게 정렬된 광축의 제2부분 사이에서 정의되고,

물체-이미지-쉬프트(OIS; object-image-shift)가 물체필드 중심과 이미지필드 중심 사이에서 정의되며,

유한한 물체중심높이 h가 유효 물체필드의 물체필드중심과 광축의 제1부분 사이의 측면 거리로 정의되고,

투사 대물렌즈는 확대율  $\beta$ 를 가지며,

다음의 조건이 성립하는 투사 대물렌즈:

$$0 \leq \text{OIS} \leq |h \cdot (1 + |\beta|)|$$

#### 청구항 40

제39항에 있어서, OIS=0의 조건이 성립하는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 41

제1항에 있어서,

제1대물렌즈부분의 배율을  $\beta_1$ , 주광선으로 간주되는 최외각 필드지점의 물체높이를  $Y_{OB}$ , 제1중간이미지로부터 오목거울까지의 기하학적 거리를  $L_{HOA}$ 라 할 때,

제1중간이미지에서의 제1주광선 방향 코사인  $CRA1$ 이 다음 관계를 만족시키도록 필드렌즈의 굴절력 및 위치가 세팅되는 투사 대물렌즈:

$$|CRA1| < |\beta_1 \cdot (Y_{OB}) / (L_{HOA})|$$

#### 청구항 42

제1항에 있어서,

제1중간이미지에서의 제1주광선 방향 코사인  $CRA1$ 과 제2중간이미지에서의 제2주광선 방향 코사인  $CRA2$ 가 정의되며 다음 관계를 만족시키는 투사 대물렌즈:

$$|CRA1| < |\beta_1 \cdot (Y_{OB}) / (L_{HOA})|$$

$$|CRA2| < |\beta_1 \cdot (Y_{OB}) / (L_{HOA})|$$

#### 청구항 43

제1항에 있어서,

제1대물렌즈부분의 제1축상길이(axial length)(AL1)가 제3대물렌즈부분의 제3축상길이(AL3)보다 작으며, 제1축상길이(AL1)는 광축과 제1꺾음거울의 교차부와 물체평면 사이에서 측정되고 제3축상길이(AL3)는 광축과 제2꺾음거울의 교차부와 이미지평면 사이에서 측정되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 44

제43항에 있어서,

$AL1/AL3 < 0.9$ 의 조건이 성립하는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 45

제1항에 있어서,

근축 중간이미지의 위치와 주변광선 중간이미지의 축상 위치 사이에서 정의되는 중간이미지 공간에 중간이미지가 축방향으로 연장되어 있고 중간이미지 공간 내에는 어떠한 광학면이 위치하지 않는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 46

삭제

#### 청구항 47

투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈로서,

물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분;

제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 실 제2중간이미지를 생성하기 위한 제2대물렌즈부분; 및

이미지평면 상에 실 제2중간이미지를 결상하기 위한 제3대물렌즈부분;을 구비하며,

제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고,

물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하거나 또는 오목거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제1격음거울이 구비되며,

파지티브 굴절력의 필드렌즈가 제1격음거울과 오목거울 사이에 제1중간이미지의 필드에 인접한 영역에 기하학적으로 배치되는,

카타디옵트릭 투사 대물렌즈.

#### 청구항 48

제47항에 있어서,

필드렌즈는 오목거울과 제1격음거울 사이에 빔이 두 번 통과하는 영역에 기하학적으로 배열되어, 필드렌즈의 제1렌즈영역이 물체평면과 오목거울 사이의 빔경로에 배열되고 필드렌즈의 제2렌즈영역이 오목거울과 이미지평면 사이의 빔경로에 배열되는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 49

제47항에 있어서,

측면 축 오프셋(AO)이, 제1대물렌즈부분에 의해 정의된 광축의 제1부분과 제2대물렌즈부분에 의해 정의되며 광축의 제1부분에 평행하게 정렬된 광축의 제2부분 사이에 정의되고,

물체-이미지-쉬프트(OIS)가 물체필드 중심과 이미지필드 중심 사이에서 정의되며,

유한한 물체 중심 높이(h)가 유효 물체필드의 물체필드중심과 광축의 제1부분 사이의 측면 거리로서 정의되고,

투사 대물렌즈는 확대율  $\beta$ 를 가지며,

다음의 조건이 성립하는 투사 대물렌즈:

$$0 \leq OIS \leq |h \cdot (1 + |\beta|)|$$

#### 청구항 50

제47항에 있어서,

제1대물렌즈부분의 배율을  $\beta_1$ , 주광선으로 간주되는 최외각 필드지점의 물체높이를  $Y_{OB}$ , 제1중간이미지로부터 오목거울까지의 기하학적 거리를  $L_{HOA}$ 라 할 때,

제1중간이미지에서의 제1주광선 방향 코사인  $CRA1$ 이 다음 관계를 만족시키도록 필드렌즈의 굴절력 및 위치가 세팅되는 투사 대물렌즈:

$$|CRA1| < |\beta_1 * (Y_{OB}) / (L_{HOA})|$$

#### 청구항 51

제47항에 있어서,



투사 대물렌즈가 최대 렌즈직경  $D_{\max}$ , 최대 이미지필드 높이  $Y'$ , 이미지측 개구수  $NA$ , 렌즈들의 개수  $N_L$  및 중간 이미지들에서 연쇄적으로 연결된(concatenated) 결상 대물렌즈부분들의 개수  $N_{OP}$ 를 가지고,

$$COMP1 = D_{\max} / (Y' \cdot NA^2)$$

$$COMP2 = D_{\max} \cdot N_L / (Y' \cdot NA^2)$$

$$COMP3 = D_{\max} \cdot N_L / (N_{OP} \cdot Y' \cdot NA^2) \text{이며,}$$

다음의 조건들 중 적어도 하나를 만족시키는, 투사 대물렌즈:

$$(1) COMP1 < 11$$

$$(2) COMP2 < 340$$

$$(3) COMP3 < 110$$

#### 청구항 52

제51항에 있어서,

$COMP1 < 11$ 이고  $COMP2 < 340$ 인 투사 대물렌즈.

#### 청구항 53

제47항에 있어서,

오목거울은 거울직경  $D_M$ 을 갖고, 투사 대물렌즈는 최대 렌즈직경  $D_{\max}$ 를 가지며,  $D_M < 0,75 \cdot D_{\max}$ 의 조건이 성립하는, 투사 대물렌즈.

#### 청구항 54

제47항에 있어서,

물체평면으로부터의 방사를 오목거울 방향으로 편향하기 위한 제1꺾음거울과 오목거울로부터의 방사를 이미지평면 방향으로 편향하기 위한 제2꺾음거울을 갖는 투사 대물렌즈.

#### 청구항 55

삭제

#### 청구항 56

삭제

#### 청구항 57

삭제

#### 청구항 58

삭제

#### 청구항 59

삭제

#### 청구항 60

삭제

#### 청구항 61

삭제

## 청구항 62

삭제

## 청구항 63

삭제

## 명세서

### 기술분야

[0001] 본 발명은 투사 대물렌즈의 물체평면(object plane)에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면(image plane) 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈에 관한 것이다.

### 배경기술

[0002] 이와 같은 투사 대물렌즈는 반도체 소자 및 다른 미세구조 소자 제조용 마이크로리소그래피 투사 노광 시스템에 사용된다. 이는 이하에서 마스크 또는 레티클과 같이 일반적인 용어로 언급될 포토마스크 또는 레티클의 패턴을 감광층으로 코팅된 물체 상에 매우 높은 해상도 및 축소율로 투사하는데 사용된다.

[0003] 이 경우, 더욱 미세한 구조를 생성하기 위하여, 한편으로는 투사 대물렌즈의 이미지측 개구수(NA; numerical aperture)를 크게할 필요가 있으며, 다른 한편으로는 더욱 짧은 파장, 바람직하게는 대략 260nm보다 짧은 파장, 예컨대 248nm, 193nm 또는 157nm 파장의 자외선을 사용할 필요가 있다.

[0004] 과거에는 광학 리소그래피용으로 순수 굴절 투사 대물렌즈가 주로 사용되어 왔다. 이는, 꺾이지 않은 오직 한 개의 광축을 갖는, 기계적으로 상대적으로 단순하고 중심이 있는 디자인(centered design)으로 특징지어진다. 나아가, 광축에 대해 중심에 위치한 물체필드(object field)를 사용하는 것이 가능한데, 이는 보정될 광 투과 레벨을 최소화하며, 대물렌즈의 조정을 단순화한다.

[0005] 그러나 굴절 디자인의 형태는 주로 두 개의 기초적인 결상 오차라는 특징이 있다: 색수차 보정(chromatic correction) 및 페츠발 합(Petzval sum, 이미지필드 곡률(image field curvature)) 보정이다.

[0006] 적어도 한 개의 카타디옵트릭 대물렌즈부분과 중공(中空)거울(hollow mirror) 또는 오목거울을 갖는 카타디옵트릭 디자인은, 페츠발 조건을 위한 보정을 단순화하고 색수차 보정의 가능성을 제공하기 위해 사용된다. 이 경우, 페츠발 보정은 오목거울의 곡률과 그 인근의 네거티브 렌즈들에 의해 이루어지며, 색수차 보정은 (CHV용) 오목거울에 대한 조리개(diaphragm) 위치뿐만 아니라 (CHL용) 오목거울 이전의 네거티브 렌즈들의 굴절력에 의해 이루어진다.

[0007] 그러나 빔 스플리팅을 갖는 카타디옵트릭 디자인의 일 단점은 비축상 이미지필드, 즉 (기하학적 빔 스플리팅을 이용하는 시스템에서) 증가된 광 전도도(light conductance value)를 다루거나, 일반적으로 편광 문제를 야기하는 물리적 빔 스플리터 요소를 이용할 필요가 있다는 것이다. 여기서 사용된 "광 전도도"는 여기서 이미지필드 직경과 이미지측 개구수의 곱으로 정의되는 라그랑즈 광학 불변량(Lagrange optical invariant) 또는 에텐듀(Etendue)를 의미한다.

[0008] 비축 카타디옵트릭 시스템의 경우, 즉 기하학적 빔 스플리팅을 갖는 시스템의 경우, 광학적 디자인을 위한 필요 사항은 다음과 같다: (1) 광 투과 레벨을 최대한으로 줄일 것, (2) 꺾음(folding)(빔 굴절)의 기하학적 형태를, 마운팅 기술이 이를 위해 개발될 수 있도록 디자인할 것, (3) 효과적인 보정, 특히 카타디옵트릭 거울군에서 페츠발 합 및 색수차를 함께 보정할 수 있는 능력을 제공할 것.

[0009] 기하학적 광 전도도(에텐듀)를 낮게 유지하기 위해, 디자인의 꺾음은 원칙적으로 낮은 NA의 영역에서, 즉 예컨대 물체에 가깝거나 실 중간이미지(real intermediate image)의 인근에서 발생해야 한다.

[0010] 그러나 개구수가 증가함에 따라 물체측 개구수 역시 증가하며, 따라서 제1꺾음거울과 레티클 사이의 거리 역시 증가하여 광 투과 레벨이 높아진다. 더욱이, 중공거울의 직경과 꺾음거울의 사이즈가 증가한다. 이는 물리적인 설치공간의 문제를 야기할 수 있다.

[0011] 이 문제는, 먼저 제1릴레이시스템(relay system)을 이용하여 레티클을 중간이미지 상으로 결상하고 중간이미지의 영역에서 제1격음을 행함으로써 해결될 수 있다. 이와 같은 카타디옵트릭 시스템이 EP 1 191 378 A1에 개시되어 있다. 이것은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이 뒤따르는 굴절 릴레이시스템을 갖는다. 광이 물체평면으로부터 제1중간이미지 인근에 위치한 격음거울(편향거울) 상으로, 그곳으로부터 오목거울로, 그리고 그곳으로부터 제2편향거울 인근에 제2실 중간이미지를 형성하면서 굴절 대물렌즈부분으로 입사하며, 굴절 대물렌즈부분은 제2중간이미지를 이미지평면(웨이퍼) 상에 결상한다. 그와 같은 순서로 굴절(R), 카타디옵트릭(C) 및 굴절(R) 결상 서브시스템을 갖는 연쇄 시스템(concatenated system)을 이하에서는 "R-C-R" 유형 시스템이라 한다.

[0012] 유사한 격음 기하구조를 가진 R-C-R 유형 시스템이 WO 2004/019128 A, WO 03/036361 A1 및 US 2002/019946 A1에 개시되어 있다. 특허출원 US 2004/0233405 A1은 제1격음거울이 광학적으로 오목거울 이후에 배열되어 오목거울로부터의 방사(radiation)를 이미지평면 방향으로 편향시키는 대물렌즈를 포함하는 상이한 격음 기하구조를 갖는 R-C-R 유형 투사 대물렌즈를 개시한다.

[0013] 두 개의 실 중간이미지들을 갖는 다른 카타디옵트릭 시스템이 JP 2002-372668 및 US 특허 5,636,066에 개시되어 있다. WO 02/082159 A1 및 WO 01/04682는 한개 이상의 중간이미지를 갖는 다른 카타디옵트릭 시스템을 개시한다.

### 발명의 상세한 설명

[0014] 본 발명의 목적은 매우 높은 해상도가 달성되도록 하면서 최적화된 크기를 갖는 컴팩트한 디자인을 갖는 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 제공하는 것이다. 또한 본 발명의 다른 목적은 우수한 제조 조건으로 페츠발 합 및 색수차의 보정을 가능하게 하는 것이다.

[0015] 이러한 목적 및 다른 목적을 달성하기 위하여, 일 형식에 따르면, 본 발명은 투사 대물렌즈의 물체평면 상에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 제공하는데, 이는 물체필드를 결상하여 제1실 중간이미지를 형성하기 위한 제1대물렌즈부분과, 제1대물렌즈부분으로부터의 방사를 이용하여 제2실 중간이미지를 형성하기 위한 제2대물렌즈부분과, 제2실 중간이미지를 이미지평면 상에 결상하기 위한 제2대물렌즈부분을 포함하며, 제2대물렌즈부분은 오목거울을 가진 카타디옵트릭 대물렌즈부분이고, 물체평면으로부터의 방사를 오목거울의 방향으로 편향시키기 위한 제1격음거울과 오목거울로부터의 방사를 이미지평면의 방향으로 편향시키기 위한 제2격음거울이 제공되며, 제1중간이미지와 오목거울 사이의 제1중간이미지 필드에 가까운 영역에 파지티브 굴절력을 가진 필드렌즈(field lens)가 배열된다.

[0016] 다른 형식에 따르면, 파지티브 굴절력을 갖는 필드렌즈가 제1격음거울과 오목거울 사이의 제1중간이미지 필드에 가까운 영역에 기하학적으로 배열된다. 이 위치는, 만일 제1중간이미지가 광학적으로 이전에, 즉 광 전파 방향에 있어서 필드렌즈 이전에 형성된다면, 제1중간이미지와 오목거울 사이이다. 제1중간이미지는 또한 광학적으로 이후에, 즉 필드렌즈 이후에 위치할 수도 있으며, 또는 부분적으로는 필드렌즈 내로 확대될 수도 있다.

[0017] 고해상도를 달성하기 위하여 요구되는 개구수 확대는 때때로 통상적인 시스템에서 바람직한 조리개 위치의 영역에 위치한 광학요소들의 직경에 있어서의 큰 증가에 이르게 한다. 본 발명은 이러한 효과를 방지한다.

[0018] "필드렌즈(field lens)"라는 표현은 개개 렌즈 또는 적어도 두 개의 개개 렌즈들을 갖는 렌즈그룹을 의미한다. 이 표현은 렌즈의 기능이 근본적으로 두 개 이상의 렌즈들에 의해서도 이루어질 수 있다는 사실(렌즈들의 스플리팅)을 고려한 것이다. 이 필드렌즈의 굴절력은 필드에 가깝게, 즉 광학적으로 필드평면 인근에 배열된다. 필드평면을 위한 필드에 가까운 이 영역은, 결상의 주변광선 높이(marginal ray height)에 비해 결상의 주광선 높이(chief ray height)가 크다는 것에 의해 특히 구별된다. 이 경우, 주변광선 높이는 광축에 가장 가까운 물체 필드의 가장 깊숙한 지점으로부터 구경 조리개(aperture diaphragm)의 가장자리에 이르는 주변광선의 광선높이이며, 반면 주광선(chief ray, principal ray)은 광축에 대해 평행하거나 예각을 이루는 물체필드의 최외각 필드지점으로부터 이르며, 시스템 조리개의 영역에서, 즉 구경 조리개의 피팅에 적합한 조리개 위치에서 광축과 교차한다. 주변광선높이와 주광선 높이 사이의 비는 따라서 필드에 가까운 영역에서 1보다 작다.

[0019] "중간이미지(intermediate image)"라는 표현은 근축 중간이미지(paraxial intermediate image)와 주변광선 중간이미지 사이의 영역을 나타낸다. 중간이미지의 보정상태에 따라, 이 영역은, 예컨대 근축 중간이미지가 구면수차에 따라(과보정 또는 부족보정) 주변광선 중간이미지의 이전 또는 이후의 광 경로에 위치할 수 있는 경우 특정한 축상 범위에 걸쳐 확장될 수 있다. 근축 중간이미지 및 주변광선 중간이미지는 또한 실질적으로 일치할 수 있다. 이 응용예를 위해, 예컨대 필드렌즈와 같은 광학요소 A가, 광학요소 A의 적어도 일부분이 (일반적으로

축상으로 확장된) 중간이미지와 다른 광학요소 B 사이에 위치할 때, 중간이미지와 광학요소 B "사이"에 위치한다. 따라서 중간이미지는 또한 광학 면 상부로 부분적으로 확장될 수 있는데, 이는 예컨대 보정 목적에 있어서 바람직할 수 있다. 중간이미지는 때때로 완전히 광학요소들의 외측에 위치한다. 중간이미지 영역에서의 방사 에너지 밀도는 특히 높기 때문에, 이는 예컨대 광학요소에 있어서의 방사 부하(radiation load)의 관점에 있어서 바람직할 수 있다.

[0020] 중간이미지 이전과 오목거울 사이의 발산하는 빔 경로에서의 파지티브 굴절력은 빔 경로에 있어서의 이후의 렌즈들과 오목 거울이 작은 직경을 갖도록 하는데 기여한다. 이는 바람직한 실시예에서 오목거울 이전의 인접한 영역에 제공되며, 오목거울과 함께 길이방향 색수차의 보정(CHL; correction of the chromatic longitudinal aberration)에 크게 기여하는 적어도 한 개의 네가티브 렌즈에 특히 적용된다. 만일 길이방향 색수차가 다른 방식으로 보정된다면, 이 네가티브 렌즈는 필요하지 않다.

[0021] 오목거울 이전의 필드평면과 오목거울 사이에 파지티브 굴절력을 삽입하는 것은 당연히 파지티브 굴절력의 강도에 비례하는 이미지필드 곡률에 기여한다. 이 효과를 적어도 부분적으로 보상하기 위하여, 오목거울은 파지티브 굴절력이 없는 경우보다 더 큰 곡률을 가져야만 한다. 반면, 오목거울 상에 반사에 의해 도입된 수차를 가능한 작게 유지하기 위하여, 방사 거울을 가능한 작게 하는 것이 바람직하고, 오목거울에 입사하는 방사가 오목거울에 실질적으로 수직으로 입사하도록 하는 것이 바람직하다. 파지티브 굴절력이 중간이미지 이후에 삽입되면, 이는, 스캐터링 효과에 의해 광범위하게 수직인 방사 입사를 확실하게 하기 위하여, 오목거울 직전의 네가티브 굴절력의 증가에 이르게 된다. 오목거울 이전의 네가티브 굴절력의 증가는 이 영역에서의 렌즈직경의 사이즈를 줄임으로써 CHL 보정 감소를 적어도 부분적으로 보상할 수 있어, 상대적으로 작은 거울 직경으로도 우수한 CHL 보정을 확실히 할 수 있다.

[0022] 바람직한 실시예에서, 제1중간이미지는 격음거울의 인근에 위치하는데, 이는 시스템의 에텐듀를 작게 유지하는 것을 가능하게 한다. 필드렌즈는 일반적으로 격음거울에 의해 역으로 영향받지 않으면서도 중간이미지에 매우 인접하여 배치될 수어, 따라서 결상 오차의 효과적인 보정을 가능하게 한다. 특히, 필드렌즈에 인접한 중간이미지가 적어도 심각한 수차에 직면한다는 것을 확실하게 하기 위하여, 대물렌즈부분은 적절하게 디자인될 수 있다. 이는 결상 오차의 특히 효과적인 보정을 가능하게 한다. 적어도, 중간이미지에 대향하는 필드렌즈의 렌즈 면을 비구면으로 디자인함으로써, 보정의 효과를 보조할 수 있다.

[0023] 일 실시예에서, 필드렌즈는 오목거울과 빔이 두 번 통과하는 영역에의 적어도 한 개의 격음거울 사이에 기하학적으로 배열되는데, 필드렌즈의 제1렌즈영역이 물체평면과 오목거울 사이의 빔경로에 위치하고 필드렌즈의 제2렌즈영역이 오목거울과 이미지평면 사이의 빔경로에 배열되도록 하는 방식으로 배열된다.

[0024] 필드렌즈는, 오목거울 이전의 빔 경로에 위치한 중간이미지평면의 광학적 인근뿐만 아니라 오목거울 이후의 빔 경로에 위치한 중간이미지평면의 광학적 인근에도 배열되는 것과 같이 배열될 수 있다. 이는 두 개의 연속적인 필드평면들에 대해 필드에 가까운 배열의 결과를 가져와, 빔 경로의 두 지점에서 강력한 보정효과를 달성할 수 있다.

[0025] 적어도 한 개의 복합영역렌즈(multiple area lens)가 빔이 두 번 통과하는 투사 대물렌즈의 영역에 배열될 수 있는데, 상기 투사 대물렌즈는 빔이 제1방향으로 통과하는 제1렌즈영역과 빔이 제2방향으로 통과하며 제2렌즈영역을 가지며 상기 제1렌즈영역과 상기 제2렌즈영역은 적어도 렌즈의 일측 상에서 상호 중첩되지 않는다. 이 복합영역렌즈는 필드렌즈로서 사용될 수도 있다. 만일 빔 경로들의 자국(footprint)들이 두 렌즈 면들 중 적어도 하나 상에서 중첩되지 않는다면, 이와 같은 복합영역렌즈는 상호 독립적으로 작용하는 두 렌즈들을 공통 지점으로 기하학적으로 이동시키는 것을 가능하게 한다. 상호 독립적으로 작용하는 두 렌즈들을 물리적으로 한 렌즈로, 특히 한 렌즈를 공백상태로 만드는 일체의 복합영역렌즈로 만드는 것도 가능하다. 이와 같은 복합영역렌즈는 빔이 두 번 통과하는 통상적인 렌즈와 명확하게 구별되는데, 이러한 유형의 복합영역렌즈의 경우 상호 독립적으로 그것을 통과하는 빔들 상의 복합영역렌즈의 광학적 효과가 렌즈영역들의 굴절면들의 적절한 독립적인 형상(shaping)에 의해 상호 독립적으로 영향받을 수 있기 때문이다. 또는, 상호 독립적으로 상호 통과하는 빔들에 영향을 주기 위하여, 전체(integral) 복합영역렌즈의 위치에, 한 개 또는 두 개의 반-렌즈(half-lens)들 또는 렌즈요소들을 가진 렌즈 배열이 배열될 수 있다.

[0026] 기하학적 빔 스플리팅, 중간이미지 및 복합영역렌즈를 가진 투사 대물렌즈가 예컨대 동일한 출원인의 WO 03/052462 A1에 개시되어 있다. 그 출원에 개시된 사항은 본원에 참조로서 포함된다.

[0027] 투사 대물렌즈는 바람직하게는  $NA > 0.85$ 의 이미지측 개구수와,  $A \leq 10\text{mm}$ 의 이미지측 동작거리(working distance)

를 갖는다. 이와 같은 투사 대물렌즈들은, 필요하다면,  $NA > 1$ 의 액침 리소그래피에서 사용될 수 있다. 이미지측 동작거리 또는 이미지영역에서의 동작거리는 대물렌즈의 출사면과 이미지평면 사이의 (최단) 축상 거리이다. 건식 시스템(dry system)에서 작동하는 동안 가스로 채워지는 이미지영역에서의 동작거리는 액침 시스템(immersion system)에서 작동하는 동안 액침 매질로 채워지는데, 액침 매질은 가스의 굴절율에 비해 상대적으로 높은 굴절율을 갖는다.

[0028] 이미지측 동작거리가 최소값 이하로 떨어지지 않는 것이 일반적으로 바람직하다. 이 경우, 최종 광학요소 상의 또는 최종 광학요소 내의 스크래치, 먼지 및 불균일성이, 만일 동작거리가 과도하게 짧다면 이미지의 품질저하를 유발한다는 것을 주목해야만 한다. 예컨대 1mm 이상의 유한한 동작거리는 반대로 높은 이미지측 개구수를 갖는 상대적으로 큰 서브-조리개들에 이르게 하여 평균화 효과(averaging effect)가 일어날 수 있으며 이미지 품질저하가 줄어들거나 억제된다.

[0029] 액침 시스템의 이미지영역에서의 동작거리의 정의를 위해 특별한 기준들을 고려해야만 한다. 한편으로는 긴 동작거리는 액침 액체의 통상적으로 낮은 투과율에 기인한 더 큰 방사 손실을 초래할 뿐만 아니라 이미지평면의 인근에 위치한 면들의 더 많은 양의 수차, 특히 구면수차를 초래한다. 다른 한편으로는 이미지측 동작거리는 액침 유체의 층류(層流, laminar flow)를 가능하게 하기 위해서는 충분히 커야만 한다. 이는 측정을 위한 공간 및 센서를 위한 공간을 제공하기 위해서도 필요할 수도 있다. 바람직한 실시예에서, 이미지측 동작거리는 대략 1mm와 대략 8mm 사이이며, 특히 대략 1.5mm와 대략 5mm 사이이다. 출사면과 이미지평면 사이의 액침 유체를 사용할 때, 바람직한 실시예는  $NA \geq 0.98$ 의 이미지측 개구수를 갖는데, 이미지측 개구수는 바람직하게는 적어도  $NA = 1.0$  또는 적어도  $NA = 1.1$ 이다. 바람직하게는 투사 대물렌즈는 작동파장(operating wavelength)에서  $n_1 > 1.3$ 의 굴절율을 갖는 액침 매질에 매칭된다.

[0030]  $n_1 \approx 1.43$ 인 매우 순수한 물이 193nm의 작동파장의 액침매질로 적합하다. "Immersion Lithography at 157nm by M. Switkes and M. Rothschild, J.Vac.Sci. Technol. B 19(6), Nov/Dec. 2001, pages 1 et seq"는 157nm의 작동파장에서 충분히 투명하며 마이크로리소그래피에서 현재 사용되고 있는 많은 포토리지스트 물질들과 용화성(compatible)인 퍼플루오로폴리에테르(PFPE; perfluoropolyethers)를 기초로 한 액침 액체를 제안하고 있다. 일 테스트된 액침 액체는 157nm에서  $n_1 = 1.37$ 의 굴절율을 갖는다.

[0031] 광학 디자인은 또한 비접촉식 중간이미지 필드(near-field) 투사 리소그래피용 사용을 가능하게 한다. 이 경우, 시간으로 평균하여 충분히 짧은 이미지측 동작거리가 유지된다면, 충분한 광 에너지가 가스로 채워진 갭(gap)을 통해 노광될 기관으로 입사될 수 있다. 이것은 사용되는 작동파장의 네 배보다 작아야만 하며, 특히 작동파장보다 작아야 한다. 동작거리가 작동파장의 절반보다 작은 것, 예컨대 작동파장의 1/3, 1/4 또는 1/5보다 작은 것이 특히 바람직하다. 이 짧은 동작거리는, 결상 시스템의 최종 광학면의 인접한 인근에 존재하는 소산(消散, evanescent)필드가 결상용으로 사용되는 광학적 중간이미지 필드에서의 결상을 가능하게 한다.

[0032] 본 발명은 따라서 출사면의 인접 인근에 위치한 조광의 소산필드가 리소그래피 프로세스용으로 사용될 수 있는 비접촉식 투사 노출 방법도 포함한다. 이 경우, 만일 동작거리가 충분히 짧다면(유한하다면), 리소그래피용으로 사용될 수 있는 광 성분이 대물렌즈의 출사면으로부터 방출될 수 있고, 이 광 성분이, 투사 대물렌즈의 최종 광학면 상에서의 전 내부반사(total internal reflection) 조건에도 불구하고, 얼마간 떨어져서 인접한 입사면에 입사될 수 있다.

[0033] 비접촉식 근거리 필드 투사 리소그래피용 실시예는 바람직하게는 예컨대 대략 3nm와 대략 200nm 사이, 특히 대략 5nm와 대략 100nm 사이와 같은 작동파장 또는 작동파장보다 작은 영역의 통상적인 동작거리를 이용한다. 동작거리는 투사 시스템의 다른 특성들(출사면에 가까운 대물렌즈의 특성, 입사면에 가까운 기관의 특성)에 매칭되어서 시간에 대한 평균으로서 적어도 10%의 입력효율을 달성해야만 한다.

[0034] 반도체 소자 등과 같은 것의 제조방법은 따라서 본 발명의 범위 내일 수 있는데, 그 방법에서는 유한한 동작거리가 투사 대물렌즈와 관련된 노광용 출사면과 기관과 관련된 노광용 입사면 사이에서 세팅되며, 노광 시간 인터벌 내의 동작거리는 출사면으로부터 나오는 광의 광학적 근거리 필드의 최대양보다 작은 값으로 적어도 때때로 세팅된다.

[0035] 만일 필요하다면 작은 변형을 통한 건식 대물렌즈로서의 사용도 가능하다. 건식 대물렌즈는 가스로 채워지는 갭이 투사 대물렌즈의 출사면과 예컨대 웨이퍼와 같은 노광될 물체의 입사면 사이에서 작동 중 형성되는데, 이 갭 폭은 통상적으로 작동파장보다 상당히 더 크다. 이와 같은 시스템으로 달성할 수 있는 개구수는  $NA < 1$ 의 값으로 제한되는데,  $NA = 1$ 의 값에 다가갈수록 출사면 상에서 전 내부반사 조건이 일어나 어떠한 노광도 출사면으로부터



방출되지 못하도록 하기 때문이다. 건식 시스템의 바람직한 실시예에서 이미지측 개구수는  $NA \geq 0.85$  또는  $NA \geq 0.9$ 이다.

- [0036] 이미지평면 직전의 제3대물렌즈부분은 바람직하게는 순수하게 굴절성이도록 디자인되며, 높은 이미지측 개구수를 만들기 위해 최적화될 수 있다. 그것은 바람직하게는 제2중간이미지를 따르며 파지티브 굴절력을 갖는 제1렌즈그룹과, 제1렌즈그룹을 바로 따르며 네거티브 굴절력을 갖는 제2렌즈그룹과, 제2렌즈그룹을 바로 따르며 파지티브 굴절력을 갖는 제3렌즈그룹과, 제3렌즈그룹을 바로 따르며 파지티브 굴절력을 갖는 제4렌즈그룹과, 제3렌즈그룹으로부터 제4렌즈그룹으로의 전이영역에 배열되며 인근에 시스템 조리개가 배열될 수 있는 동공면(pupil surface)을 갖는다. 제3렌즈그룹은 바람직하게는 제2렌즈그룹과 제3렌즈그룹 사이의 주변광선높이의 변곡점 인근에 위치하는 입사면을 가지며, 네거티브 렌즈를 갖지 않고, 이 입사면과 시스템 조리개 사이에 어떠한 실질적인 굴절력도 배열되도록 한다. 이 입사면과 이미지평면 사이에는 오직 파지티브 렌즈들만이 존재한다. 이는 적당한 크기를 가지며 물질을 절약하는 디자인을 가능하게 한다.
- [0037] 이미지평면 직전의 투사 대물렌즈의 최종 광학요소는 바람직하게는 큰 구형 또는 비구형 곡면인 입사면과 실질적으로 평탄한 출사면을 갖는 평볼록렌즈이다. 이것은 가상적으로 반구형인 또는 반구형이 아닌 평볼록렌즈의 형태일 수 있다. 최종 광학요소, 특히 평볼록렌즈는, 방사에 의해 유발되는 밀도 변화(특히 컴팩션(compaction))으로부터 초래되는 문제점을 피하기 위하여, 칼슘 플루오라이드로 형성될 수 있다.
- [0038] 물체평면으로부터 나오는 방사로부터 적절한 위치에 사전설정된 보정 상태로 제1중간이미지를 형성하기 위하여, 제1대물렌즈부분은 텔레시스템으로서 사용될 수도 있다. 제1대물렌즈부분은 일반적으로 순수하게 굴절성이다. 몇몇 실시예들에서, 적어도 한 개의 꺾음거울이 물체평면을 결상하여 제1중간이미지를 형성하는 제1대물렌즈부분에 구비되어, 물체에 가장 가까운 대물렌즈부분 내에서 광축이 적어도 한 번 꺾이고 바람직하게는 한 번 이후에는 꺾이지 않도록 한다.
- [0039] 몇몇 실시예들에서, 제1대물렌즈부분은 오목거울과, 관련된 꺾음거울을 갖는 카타디옵트릭 대물렌즈부분인데, 꺾음거울은 전체 투사 대물렌즈용 제1꺾음거울로서 사용될 수도 있다.
- [0040] 적어도 도 개의 카타디옵트릭 서브시스템들을 구비하는 것은 중요한 장점을 갖는다. 오직 한 개의 카타디옵트릭 서브시스템을 가진 시스템의 중요한 단점을 확인하기 위하여, 페즈발 합과 색수차가 카타디옵트릭부분(catadioptric part)에서 어떻게 보정되는가를 고려할 필요가 있다. 길이방향 색수차의 보정(CHL)에 대한 렌즈의 기여는 주변광선 높이  $h$ 의 제곱과, 렌즈의 굴절력  $\phi$ 와, 재료의 분산도(dispersion)  $v$ 에 비례한다. 한편, 페즈발 합에의 표면의 기여는 오직 표면 곡률과 굴절율(공기 중의 거울의 경우 -2)의 갑작스런 변화에 의존한다.
- [0041] 카타디옵트릭 그룹의 색수차 보정에 대한 기여가 크도록 하기 위해서, 큰 주변광선 높이(즉 큰 직경)가 따라서 필요하며, 페즈발 보정에 대한 기여가 크게 되도록 하기 위해서 큰 곡률(즉 작은 직경으로 가장 잘 달성될 수 있는 작은 반경)이 필요하다. 이 두 필요조건들은 모순된다.
- [0042] 페즈발 보정(즉 이미지필드 곡률의 보정)을 기초로 한 양립하지 않는 필요조건들과 색수차 보정은 시스템에 (적어도 한 개의) 다른 카타디옵트릭부분을 더 도입함으로써 해결될 수 있다. 이미지필드 곡률과 길이방향 색수차 모두 광범위하게 또는 완벽하게 보정되고 제1중간이미지가 이 수차들에 대해 한정된 보정 상태를 가질 수 있어 후속의 대물렌즈부분들이 유리한 디자인을 가질 수 있도록, 제1카타디옵트릭 대물렌즈부분이 디자인될 수 있다.
- [0043] 일 실시예에서, 제1대물렌즈부분은 물리적인 빔 스플리터를 갖는 카타디옵트릭 대물렌즈부분인데, 이 스플리터는 편광-선택적(polarization-selective) 빔 스플리터면을 가지며, 이 면은 꺾음거울로서 사용되는 동시에 제1대물렌즈부분의 오목거울에 이르는 방사를 이 오목거울에 의해 반사된 방사로부터 분리한다.
- [0044] 몇몇 실시예들에서, 능동 거울로서 디자인되어 오목거울면의 형상이 적절한 구동에 의해 가변하는 오목거울이 구비된다. 이것은 다양한 결상 오차를 보상하는데 사용될 수 있다.
- [0045] 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 몇몇 실시예들은 적어도 한 지점에서 교차되는 빔 경로를 갖는다. 이를 위하여, 실시예들은 물체평면으로부터 오목거울에 이르는 제1빔섹션과 오목거울로부터 이미지평면에 이르는 제2빔섹션이 생성될 수 있도록 디자인되며, 한 개의 꺾음거울이, 빔섹션들 중 하나가 꺾음거울에서 꺾이고 다른 빔섹션이 비네팅 없이 꺾음거울을 통과하며 제1빔섹션과 제2빔섹션이 교차영역에서 교차하는 방식이 되도록, 오목거울에 대해 배열된다.
- [0046] 카타디옵트릭 대물렌즈부분 영역에서의 교차된 빔경로는, 투사 대물렌즈가 광학소자들의 컴팩트하고 기계적으로

튼튼한 배열을 갖도록 한다. 이 경우, 비네팅이 없는 빔경로를 달성할 수 있어, 어떠한 격음거울도 격음거울 상에서 반사되거나 반사 없이 격음거울을 통과하는 빔과 교차하지 않는다. 이러한 방식으로, 오직 시스템 조리개만이 축상으로 대칭인 방식으로 결상에 기여하는 광선들의 각도 분포(angular distribution)를 제한한다. 동시에, 큰 최대 빔 직경과 아마도 필드평면들 영역에서의 크게 수렴하는 또는 발산하는 빔들과 관련된 가장 큰 개구수로도, 보정될 전체 필드(overall field)에 대한 적절한 사이즈를 달성하는 것이 가능하다. 이 경우, "전체 필드"라는 표현은 일반적으로 사각 필드 주변의 최소 원에 의해 둘러싸이는 필드영역을 나타낸다. 보정될 전체 필드의 사이즈는, 필드 사이즈와, 광축에 대해 축상으로 비대칭인 필드의 측면 오프셋(off-set)에 따라 증가하며, 보정 프로세스를 단순화하기 위하여 최소화되어야만 한다.

[0047] 교차된 빔 경로를 갖는 카타디옵트릭 투사 대물렌즈는 예컨대 같은 출원인에 의해 2003년 10월 17일 출원된 US 임시출원 60/511,673호, 2003년 12월 27일 출원된 미국출원 제10/734,623호 또는 2003년 12월 19일 출원된 미국 임시출원 60/530,622호에 개시되어 있다. 이 특허출원들에 기재된 내용은 본원에 참조로서 포함된다.

[0048] 바람직한 실시예들에서, 투사 대물렌즈의 물체면(object surface)에 배열된 비축 유효 물체필드(off-axis effective object field)는 투사 대물렌즈의 이미지면(image surface)에 배열된 비축 유효 이미지필드(off-axis effective image field) 상에 결상된다. 여기서 "유효 물체필드"는 주어진 개구수에서 비네팅 없이 투사 대물렌즈에 의해 효과적으로 결상될 수 있는 물체필드에 관한 것이다. 유효

[0049] 제1대물렌즈부분에 의해 정의되는 광축의 제1부분과 물체필드 사이의 측면 오프셋(lateral offset)의 양은 유한한 물체 중심 높이  $h$ 에 의해 특징지어질 수 있다. 유사하게 투사 대물렌즈의 이미지측 상에서, 유효 이미지필드는,  $h' = |\beta \cdot h|$ 에 따라 투사 대물렌즈의 확대율  $\beta$ 에 의해 물체 중심 높이  $h$ 에 관련되는 유한한 이미지 중심 높이  $h'$ 에 의한, 광축의 이미지측부분에 관한 측면 오프셋이다. 굴절성 제1대물렌즈부분, 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분 및 굴절성 제3대물렌즈부분을 갖는 몇몇 통상적인 투사 대물렌즈들(R-C-R 유형으로 표시될 수 있다)에 있어서, 물체측 굴절성 대물렌즈부분과 이미지측 굴절성 대물렌즈부분에 의해 정의되는 광축의 부분들을 정렬하여 광축의 이 부분들 사이에 어떠한 측면 축 오프셋이 존재하지 않도록 하려는 노력이 있어왔다. 그러나 이러한 조건들 하에서, 물체필드 중심과 이미지필드 중심 사이에서 정의되는 물체-이미지-쉬프트(OIS; object-image-shift)의 유한한 값의 결과가 초래된다. 투사 대물렌즈의 물체면과 이미지면이 상호 평행하면, 물체-이미지-쉬프트는 유효 물체필드의 중심을 통과하는 물체측 광축과 평행하게 연장되는 물체필드 중심 축과 유효 이미지필드의 중심을 통과하는 광축의 이미지측부분에 평행하게 연장되는 이미지필드 중심축 사이의 측면 오프셋으로 정의될 수 있다. 예컨대 투사 대물렌즈가 스캐닝 작동(scanning operation)용으로 디자인된 투사 노광 시스템에 장착된다면, 작은 값의 물체-이미지-쉬프트가 바람직할 수 있다는 것이 밝혀졌다. 또한, 만일 작은 양의 물체-이미지-쉬프트를 얻는다면, 투사 대물렌즈의 품질평가에 사용되는 측정기술이 통상적인 특정기술에 대해 단순화될 수 있다. 따라서, 바람직한 실시예들에 있어서 다음의 조건이 성립한다:

[0050] 
$$0 \leq OIS \leq |h \cdot (1 + |\beta|)|$$

[0051] 이 조건을 만족시키는 실시예들에 있어서, 물체-이미지-쉬프트(OIS)는 광축의 물체측부분과 광축의 이미지측부분이 동축인 디자인의 물체-이미지-쉬프트보다 작다. 바람직한 실시예들에 있어서,  $OIS=0$ 의 조건이 만족되는 것과 같은 물체-이미지-쉬프트는 존재하지 않는다.

[0052] 이 조건들은 제1중간이미지와 제1중간이미지의 광학적 인근에 위치한 오목거울 사이에 배열된 파지티브 굴절력을 가진 필드렌즈를 갖는 본 발명의 실시예들에 있어서 유용할 수 있다. 그러나 작은 값의 OIS는 또한, 예컨대 WO 2004/019128 A에 개시된 것과 같은, 이 유형의 필드렌즈를 갖지 않는 통상적인 디자인에서도 유용할 수도 있다.

[0053] 본 발명의 다른 특징은  $NA > 1.2$  또는  $NA > 1.3$ 의 매우 높은 이미지측 개구수를 위한 가능성을 가지면서도, 동시에 전체적인 트랙 길이(물체면과 이미지면 사이의 축상 거리)가 통상적인 투사 노광 시스템에서의 투사 대물렌즈의 장착을 가능하게 하는 값으로 한정될 수 있으며 또한 동시에 격음거울 이전 및/또는 이후의 굴절성 대물렌즈부분들에서의 렌즈들의 최대 사이즈(직경)를 제한할 수 있는 투사 대물렌즈들을 디자인하는 것을 가능하게 한다. 이 때문에, 바람직한 실시예들에서, 필드렌즈의 위치와 굴절력은, 제1중간이미지에서 제1주광선방향 코사인  $CRA_1$ 에 대해 다음의 조건이 성립하도록 세팅된다:

[0054] 
$$|CRA_1| < |\beta_1 \cdot (Y_{OB}) / (L_{HOA})|$$

[0055] 여기서  $\beta_1$ 은 제1대물렌즈부분의 배율을 나타내고,  $Y_{OB}$ 는 주광선으로 간주되는 최외각 필드지점의 물체높이이며,

$L_{HOA}$ 는 제1중간이미지로부터 오목거울까지의 기하학적 거리(수평축의 길이)이다. 즉, 중간이미지에서 주광선이 텔레센트릭(telecentric)이거나 거의 텔레센트릭인 것이 바람직하다. 상기와 같은 조건을 만족시키는 주광선을 이하에서는 "본질적 텔레센트릭 주광선(essentially telecentric chief ray)"라 한다. 그러한 중간이미지에 가까운 꺾음거울에서의 본질적 텔레센트릭 주광선을 제공하는 것은 꺾음거울 직전 및/또는 직후의 렌즈들의 사이즈를 한정하는 것을 가능하게 한다. 더욱이, 높은 이미지측 개구수를 담당하는 제3대물렌즈부분 내에서의 설치공간을 얻을 수 있다는 것이 밝혀졌다.

[0056] 더욱이, 몇몇 실시예들에서, 만일 제1대물렌즈부분의 제1축상거리(axial length)(AL1)가 제3대물렌즈부분의 제3축상거리(AL3)보다 작다면 매우 높은 이미지측 개구수를 얻는데 유리하다는 것이 밝혀졌는데, 여기서 축상거리(AL1)는 꺾음거울과 광축의 교차점과 물체평면 사이에서 측정되며, 축상거리(AL3)는 꺾음거울과 광축의 교차점과 이미지평면 사이에서 측정된다. 바람직한 실시예들에서  $AL1/AL3 < 0.9$ , 더욱 바람직하게는  $AL1/AL3 < 0.8$ 의 조건이 성립한다.

[0057] 본 발명에 따른 시스템은 바람직하게는 원 자외선(deep UV) 밴드, 예컨대 248nm, 193nm 또는 157nm 또는 이보다 짧은 파장에서 사용될 수 있다.

[0058] 이러한 특징들 및 다른 특징들은 청구항들로부터 뿐만 아니라 상세한 설명 및 도면으로부터 명백하고, 개개 특징들은 자체적으로 구현되거나 본 발명 및 다른 영역의 실시예들의 서브컴비네이션의 형태로 함께 구현될 수 있으며, 그 자체로 보호받을 가치가 있는 실시예들 뿐만 아니라 유리한 실시예들을 나타낼 수 있다.

## 실시예

[0076] 이하의 바람직한 실시예들의 기재에서, "광축(optical axis)"은 광학 소자들의 곡률중심들을 통과하는 직선 또는 일련의 직선부들을 의미한다. 광축은 꺾음거울들(편향거울들) 또는 다른 반사면들에서 꺾인다. 방향 및 거리는 그것들이 이미지평면 또는 그곳에 배치되어 노광될 기관의 방향으로 향해진 것이라면 "이미지측" 상에 있는 것으로서 설명되며, 광축에 대해 물체평면 또는 그곳에 배치되는 레티클로 향해진 것이라면 "물체측" 상에 있는 것으로서 설명된다. 예들에서 물체는 집적회로 패턴을 가진 마스크(레티클)인데, 물론 그 패턴은 예컨대 격자와 같은 상이한 패턴이 될 수도 있다. 예들에 있어서 이미지는 포토리지스트층이 구비되며 기관으로서 사용되는 웨이퍼 상에 투사된다. 예컨대 액정 디스플레이용 요소들 또는 광학격자용 기관들과 같은 다른 기관들도 물론 가능하다.

[0077] 도 1은 웨이퍼 스테퍼(1, wafer stepper) 형태의 마이크로리소그래피 투사 노광 시스템을 개략적으로 도시하는 것으로, 이는 액침 리소그래피를 이용하여 큰 스케일의 집적 반도체 소자들의 제조용으로 사용된다. 투사 노광 시스템(1)은 광원으로서 193nm의 작동파장을 갖는 엑시머레이저(2)를 갖는데, 물론 다른 작동파장, 예컨대 157nm 또는 248nm의 작동파장도 또한 가능하다. 이후의 조명시스템(3)은 크고 날카롭게 압축되며 매우 균일하게 조명되는 조명필드를 생성하는데, 이 조명필드는 출사평면(4) 상의 이후의 투사 대물렌즈(5)의 텔레센트릭 필요 조건에 매칭된다. 조명시스템(3)은 조명모드를 선택하기 위한 장치를 가지며, 예컨대 가변적인 코히런트 정도(variable coherent degree)를 가진 통상적인 조명, 환형 필드조명 및 다이폴 또는 콰드루폴조명 사이에서 스위칭될 수 있다.

[0078] 마스크평면으로도 언급되는 평면(4) 뒤에는 카타디옵트릭 축소 대물렌즈(5)가 뒤따르는데, 이는 마스크의 이미지를 포토리지스트로 코팅된 웨이퍼(10) 상에 4:1의 축소된 스케일로 결상한다. 예컨대 5:1, 10:1 또는 100:1 또는 그 이상의 다른 축소 스케일도 유사하게 가능하다. 감광성 기관으로 사용된 웨이퍼(10)는 포토리지스트층을 가진 평평한 기관면(11)이 투사 대물렌즈(5)의 이미지평면(12)과 실질적으로 일치하도록 배열된다. 웨이퍼는 웨이퍼를 마스크(6)와 동기적으로(synchronously) 그리고 마스크에 평행하게 이동시키기 위하여 스캐너 드라이브를 구비하는 장치(50, 웨이퍼 스테이지)에 의해 지지된다. 장치(50)는 또한, 투사 대물렌즈의 광축(13)에 평행한 z 방향과 이 축에 수직인 x 및 y 방향으로 웨이퍼를 이동시키기 위하여, 매니퓰레이터(manipulator)를 갖는다. 기울임 장치(tilting device)가 일체화되는데, 이는 광축(13)에 수직으로 연장되는 적어도 한 개의 기울임축을 갖는다.

[0079] 웨이퍼(10)를 지지하기 위해 구비되는 장치(50)는 액침 리소그래피용으로 디자인된다. 그것은, 스캐너 드라이브에 의해 이동될 수 있으며 웨이퍼(10)를 지지하기 위하여 베이스가 평평한 함몰부(depression) 또는 오목부(recess)를 갖는 지지장치(15)를 갖는다. 액체 액침 매질(20)용으로서 상부가 개방된 액체가 새어들지 않는 평평한 홀더가 원주 테(16)에 의해 형성되며, 액침 매질(20)이 홀더에 도입되어 도시되지 않은 장치에 의해 이동된다. 테의 높이는, 채워진 액침 매질이 완전하게 웨이퍼(10)의 표면(11)을 덮고 투사 대물렌즈(5)의 출사측 단



부영역이 동작거리가 올바르게 세팅된 상태에서 웨이퍼면과 대물렌즈 출사부 사이에서 액침 용액에 잠길 수 있도록 디자인된다. 전체 시스템은 중앙 컴퓨터 유닛(60)에 의해 제어된다.

[0080] 도 2는 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 바람직한 실시예를 개략적으로 도시한다. 투사 대물렌즈(200)는 마스크의 (물체평면(201) 상에 배열된) 패턴을 물체평면에 평행하게 정렬된 축소된 스케일의 이미지평면(202) 상에 축소된 스케일로 결상하는데 사용된다. 그것은 물체필드를 결상하여 실 제1중간이미지(211)를 형성하는 굴절성 제1대물렌즈부분(210)과, 제1중간이미지를 결상하여 실 제2중간이미지(221)를 형성하는 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분(220)과, 제2중간이미지를 축소된 스케일로 이미지평면(202) 상에 결상하는 굴절성 제3대물렌즈부분(230)을 갖는다. 카타디옵트릭 대물렌즈부분(220)은 오목거울(225)을 갖는다. 제1격음거울(213)이 광축(204)에 45° 각도로 제1중간이미지의 인근에 배열되어, 물체평면으로부터 입사하는 방향을 오목거울(225) 방향으로 반사한다. 평평한 거울면이 제1격음거울의 평평한 거울면에 수직으로 정렬된 제2격음거울(223)은 오목거울(225)로부터의 방향을 이미지평면(202) 방향으로 반사한다.

[0081] 격음거울들(213, 223)은 각각 중간이미지 인근에 배열되어 광 전도도를 낮게 유지할 수 있도록 한다. 중간이미지들, 즉 근처 중간이미지와 주변광선 중간이미지 사이의 전체 영역은 바람직하게는 거울면들 상에는 위치하지 않으며, 따라서 중간이미지와 거울면 사이의 유한한 최소 거리의 결과를 가져와, 예컨대 스크래치 또는 불순물과 같은 거울면에서의 흠이 이미지평면 상에 선명하지 나타나지 않도록 한다. 최소 거리는, 방사의 서브-개구 즉 특정 필드지점으로부터 기인하거나 그것에 수렴하는 빔들의 자국이 거울면 상에서 5mm 또는 10mm보다 작은 직경을 갖지 않도록 세팅되어야만 한다. 제1중간이미지(211)와 제2중간이미지(221)가 격음거울들과 오목거울(225)(실선 화살표) 사이의 기하학적 공간에 위치하는 실시예들이 존재한다. 이 측면 아암(arm)은 수평 아암(HOA; horizontal arm)으로 언급될 수도 있다. 다른 실시예들에서, 제1중간이미지(211')는 제1격음거울(213) 이전의 빔 경로에 위치할 수도 있으며, 제2중간이미지(221')는 제2격음거울(점선으로 표시된 화살표)로부터 이후의 빔 경로에 위치할 수도 있다.

[0082] 이 예시적인 실시예에서의 격음각은 정확하게 90° 이다. 이것은 격음거울들의 거울층들의 성능을 위해 바람직하다. 90° 를 전후한 편향 역시 가능하며, 따라서 이는 비스듬하게 위치한 수평 아암의 결과를 가져온다.

[0083] 모든 대물렌즈부분들(210, 220, 230)은 파지티브 굴절력을 갖는다. 개략적인 도식에서, 파지티브 굴절력을 가진 렌즈들 또는 렌즈그룹들은 외측을 가리키는 점을 가진 더블헤드 화살표로 나타나며, 반면 네거티브 굴절력을 가진 렌즈들 또는 렌즈그룹들은 반대로 내측으로 향하는 헤드를 가진 더블헤드 화살표들로 표시된다.

[0084] 제1대물렌즈부분(210)은 파지티브 굴절력을 가진 두 개의 렌즈그룹들(215, 216)을 구비하는데, 그 사이에는 실선으로 표시된 주광선(203)이 일점쇄선으로 표시된 광축(204)과 교차하는 곳에 가능한 조리개 위치가 존재한다. 광축은 제1격음거울(213)에서 90° 로 꺾인다. 제1중간이미지는 제1격음거울(213) 직후의 광 경로에 형성된다.

[0085] 제1중간이미지(211)는 후속하는 카타디옵트릭 대물렌즈부분(220)에 대해 물체로서 작용한다. 이것은 필드에 가까운 파지티브 렌즈그룹(226)과, 조리개에 가까운 네거티브 렌즈그룹(227)과, 이것의 직후에 배열되며 제1중간이미지를 결상하여 제2중간이미지(221)를 형성하는 오목거울(225)을 갖는다. 전체적으로 파지티브 효과를 갖는 렌즈그룹(226)은 "필드렌즈"로 사용되며, 전체적으로 파지티브 굴절력을 가진 두 개 이상의 개별적인 렌즈들에 의해서도 그 효과를 얻을 수 있는 단일 파지티브 렌즈에 의해 형성된다.

[0086] 제2격음거울(223)의 광학적 전면(前面)에 위치한 제2중간이미지(221)는 굴절성 제3대물렌즈부분(230)에 의해 이미지평면(202) 상에 결상된다. 굴절성 대물렌즈부분(230)은 파지티브 제1렌즈그룹(235), 네거티브 제2렌즈그룹(236), 파지티브 제3렌즈그룹(237) 및 파지티브 제4렌즈그룹(238)을 갖는다. 주광선이 광축과 교차하는 파지티브 렌즈그룹들(237, 238) 사이에 가능한 조리개 위치가 존재한다.

[0087] 도 3은 본질적으로 도 2를 참조하여 설명한 원리를 이용하여 형성된 투사 대물렌즈(300)의 렌즈부를 도시한다. 동일한 또는 대응하는 요소들 또는 요소그룹들은 100만큼 증가된 도 2에서와 동일한 참조번호로 표시된다.

[0088] 시스템의 특별한 일 특징은 두 방향으로 빔이 통과하는 파지티브 양볼록렌즈(326)이 빔이 두 번 통과하는 투사 대물렌즈의 영역에서 격음거울들(313, 323)과 오목거울(325) 사이에 기하학적으로 구비된다는 것인데, 빔은 제1중간이미지(311)와 오목거울(325) 사이의 광 경로에서와 오목거울과 제2중간이미지(321) 또는 이미지평면(302) 사이의 광 경로에서 상호 오프셋된 렌즈영역들에서 상기 영역을 통과한다. 파지티브 렌즈(326)는 오목거울(325)보다 격음거울들(313, 323)에 더 가깝게 배열되는데 특히 격음거울들과 오목거울 사이의 축상 거리의 1/3 지점에 배열된다. 파지티브 렌즈(326)의 영역에 있어서 주변광선 높이는 주광선 높이에 비해 작아, 주광선 높이에 대한 주변광선 높이의 비는 대략 0.3이다. 따라서 파지티브 렌즈(326)는 제1중간이미지(311)와 제2중간이미지

(321) 모두에 대해 가깝게 배열되며, 따라서 양 중간이미지들에 대한 필드렌즈로서 작용한다. 제1중간이미지(311)와 오목거울(325) 사이의 광경로에서의 파지티브 굴절력은 그중에서도 특히 후속하는 렌즈들(327) 및 오목거울(325)의 직경을 작게 유지하는 것을 보장한다. 오목거울로부터 제2중간이미지(321) 및 이미지평면까지의 광경로에서의 파지티브 굴절력은, 이미지필드에 가장 가까우며 액침 투사 대물렌즈의 높은 이미지측 개구수( $NA=1.20$ )를 책임지는 굴절성 대물렌즈부분(330)에서의 렌즈직경들의 제한을 위한 것일 뿐만 아니라, 제2격음거울(323)에도 도달하며 따라서 유리한 반사층들로 코팅될 수 있는 방사의 입사각 대역폭에서의 감소의 결과를 가져온다.

[0089] 파지티브 렌즈는 필요하다면 격음거울들에 의해 방해되지 않으면서도 두 중간이미지들에 매우 가깝게 이동될 수 있어, 강한 보정 효과가 가능하다. 필드에 가깝게 배열된 파지티브 굴절력은 수평 아암이 더 길어지는 것을 가능하게 한다. 제1중간이미지(311)에서의 큰 개구때문에, 수평 아암의 길이는 일반적으로 더 짧아질 것이며, 그것의 직전에 배열된 네거티브 그룹(327)의 네거티브 메니스커스 렌즈들 및 오목거울(325)의 직경은 색 보정에 관련되며 따라서 불명확하게 커서는 안 된다. (오목거울과 비교해 보면) 페즈발 곡률에 대한 보상때문에, 필드에 가까운 파지티브 렌즈그룹(326)의 도입도 네거티브 렌즈들(327)의 굴절력을 증가시키며, 따라서 오목거울의 영역에서 상대적으로 작은 직경들에 대한 길이방향 색 오차의 보정을 증가시킨다. 따라서 카타디옉트릭 대물렌즈부분은 적절한 색 보정이 이루어지면서도 상대적으로 작은 렌즈직경들을 갖도록 컴팩트하게 디자인될 수 있다.

[0090] 두 중간이미지들(311, 321)의 인근에 배열된 필드렌즈(326) 또한 이하에서 더욱 상세하게 설명되는 것과 같이 광학 보정에 관하여 중요한 장점을 갖는다. 원칙적으로, 큰 수차에 직면한 중간이미지들의 인근에 광학면들을 갖는 것이 결상 오차의 보정에 유리하다. 그 이유는 다음과 같다: 중간이미지로부터 먼 거리에서, 예컨대 시스템 조리개 또는 그것의 켈레 평면들(conjugate planes)의 인근에서, 광 빔의 모든 개시광선(opening ray)은 동공 좌표에 대해 유한하며 단조롭게 증가하는 높이를 갖는데, 즉 광학면이 모든 개시광선에 작용한다. 동공 가장자리에서 더 바깥쪽에 위치한 개시빔(opening beam)도 이 면에서 더욱 큰 높이(또는 더욱 정확하게는 주광선으로부터 증가한 거리)를 갖는다.

[0091] 그러나 이는 더이상 극심한 수차에 직면한 중간이미지의 인근에서의 경우가 아니다. 사실, 중간이미지의 화면(caustic) 내에 위치한다면, 그 면이 대략 주변광선 이미지 내에 또는 주변광선 이미지에 가깝게 위치하는 것이 가능한데, 즉 그것은 주변광선에 작용하지 않으며 존 광선(zone ray)에 상당한 광학적 효과를 갖는다. 따라서 예컨대 광학 수차에서의 존 오차를 보정하는 것이 가능하다. 이 원리는 예컨대 구형 존 오차에 신중히 영향을 주기 위하여 사용될 수도 있다.

[0092] 중간이미지들(311, 321)에 대항하며 그 인근에 배열된 파지티브 렌즈(326)의 볼록렌즈면은 비구면으로 굽은 모양이다. 필드에 가까운 배열과 관련하여, 이것은 매우 중요한 보정 효과가 달성될 수 있도록 한다.

[0093] 이미지에 가장 가까운 적어도 두 개에서 세 개의 렌즈들은 컴팩션(compaction) 문제를 피하기 위하여 칼슘 플루오라이드로 제조될 수 있다. 본질적인 복굴절(birefringence)을 보상하기 위하여, 렌즈들의 결정학적인 주축들은 상호 회전될 수 있다. 오목거울(325)도 능동거울의 형태일 수 있는데, 거울면의 형상은 적절한 매니퓰레이터들을 이용하여 변화될 수 있다. 이는 다양한 결상 오차를 보상하는데 사용될 수 있다. 적어도 한 개의 중간이미지의 인근에서의 빔경로는 실질적으로 텔레센트릭이다.

[0094] 표 1은 표의 형태로 디자인의 상세사항을 보여준다. 이 경우, 열 1은 굴절성, 반사성 또는 다른 형태로 특징지어지는 면 번호를 나타내고, 열 2는 면의 반경  $r$  (mm), 열 3은 면과 후속하는 면 사이의 거리(mm), 열 4는 소자의 재료를 나타내며, 열 5는 광학 소자들의 광학적으로 사용 가능한 자유 직경을 나타낸다(mm). 반사성 면들은 열 1에서 "R"로 표시된다. 표 2는 대응하는 비구면 데이터를 나타내는데, 비구면들의 화살표 높이는 다음의 법칙을 이용하여 계산되었다:

$$p(h) = [(((1/r)h^2/(1+\sqrt{1-(1+k)(1/r)^2h^2})))+C1*h^4+C2*h^6+\dots]$$

[0096] 이 경우, 반경의 역수( $1/r$ )는 면 정점에서의 면 곡률을 나타내며,  $h$ 는 면 지점과 광축 사이의 거리를 나타낸다. 따라서 화살표 높이는  $p(h)$ , 즉  $z$  방향(즉 광축 방향)으로의 면 지점과 면 정점 사이의 거리이다. 상수  $K$ ,  $C1$ ,  $C2$  등은 표 2에 표시되어 있다.

[0097] 액침 대물렌즈(300)는 모든 렌즈들용으로 사용되는 칼슘 플루오라이드가  $n=1.5593$ 의 굴절율을 갖는 대략 157nm의 작동파장으로 디자인된다. 이는 157nm에서  $n_1=1.37$ 인 액침매질로서 진공 기술분야에서 사용되는 퍼플루오

로폴리에테르(perfluoropolyether, Fomblin<sup>®</sup>)

에 매칭되며, 대략 1.5mm의 이미지측 동작거리를 갖는다. 이미지측 개구수 NA는 1.2이며, 이미지측 스케일 축소 팩터는 4:1이다. 시스템은 사이즈가  $26 \times 5.0 \text{ mm}^2$ 인 이미지필드용으로 디자인되며, 그것은 이중 텔레센트릭이다.

[0098] 도 4는 도 3에 도시된 실시예의 변형예를 나타내며 도 2를 참조하여 설명된 원리를 이용하여 유사하게 형성된 투사 대물렌즈(400)의 렌즈부를 도시한다. 동일한 또는 대응하는 요소들 또는 요소그룹들은 도 3에서의 참조번호를 100만큼 증가시켜 표시되었다. 이 예시적인 실시예에 대한 상세한 사항은 표 3 및 표 4에 나타나 있다.

[0099] 이 실시예에서도, 필드렌즈로 사용되는 파지티브 양볼록렌즈(426)가 꺾음거울들(413, 423)과 오목거울(425) 사이에 배열된 중간이미지들(411, 421)의 광학적 인근에서 수평 아암에 배열됨으로써, 수평 아암이 작은 직경을 갖도록 하며 반면 중간이미지들에 중요한 보정효과의 결과를 가져온다.

[0100] 이 실시예의 다른 특별한 특징은 굴절성 제3대물렌즈부분(430)의 디자인인데, 이는 작은 크기와 작은 최대 직경을 가진 특히 컴팩트한 구성을 갖는다. 네가티브 그룹(436)과, 사이에 조리개(구경 조리개)(A)가 있는 두 개의 후속 파지티브 그룹들(437, 438)가 뒤따르는 초기 파지티브 그룹(435)을 가진 기초 디자인은 도 3에 도시된 디자인에 대응한다. 제3렌즈그룹(437)의 입사면(E)은 제2렌즈그룹(436)에서 유일한 렌즈인 네가티브 양오목렌즈(436) 뒤에 위치하는데, 빔 직경의 최대 발산 영역에 그리고 주변광선 높이의 변곡점의 영역에 위치한다. 이 입사면과 구경 조리개(A) 사이 또는 구경 조리개와 이미지평면 사이에는 광학적 디자인에 중요한 산란효과를 가진 네가티브 렌즈들은 존재하지 않는다. 특히, 오직 파지티브 렌즈들만이 입사면(E)과 이미지평면 사이에 구비된다.

[0101] 빔 직경이 상대적으로 큰 영역에 상당한 굴절력을 가진 네가티브 렌즈들이 존재하지 않는다면, 이는 렌즈들의 최대 직경들을 이 영역에서 실제적인 사이즈로 제한하는 것을 가능하게 한다. 이 응용을 위한 "상대적으로 큰 빔 직경"은 특히 르네즈에서의 주변광선 높이가 잠재적인 조리개 위치 예컨대 시스템 조리개의 위치에서 적어도 주변광선 높이의 절반만큼 클 때 발생한다. 이 측정은 네가티브 렌즈의 산란효과가 보정의 이유로는 바람직할 수 있으나 네가티브 렌즈 이후의 산란효과는 네가티브 렌즈가 없을 경우 필요할 렌즈직경보다 큰 렌즈직경에 이르게 하는 경향이 있다는 사실을 고려한다. 더욱이, 빔의 광선은 이후의 이미지평면의 방향에서 함께 만나며, 파지티브 굴절력이 이를 위해 요구된다. 이를 위해 필요하게 되는 파지티브 렌즈들은, 빔의 조합에 있어서 네가티브 렌즈들의 산란효과를 보상할 필요도 없다면, 전체적으로 상대적으로 적당하게 디자인된다. 더욱이, 렌즈들의 개수가 제한될 수도 있다. 따라서 본 발명은 최소 렌즈직경을 가진 컴팩트한 투사 대물렌즈를 가능하게 한다.

[0102] 도 5는 광학적 관점에서 도 2를 참조하여 설명된 원리를 기초로 하여 디자인된 투사 대물렌즈(500)의 실시예를 도시한다. 동일한 또는 대응하는 요소들 또는 요소그룹들은 도 2의 참조번호에 300을 증가시켜 나타내었다.

[0103] 도 2에 도시된 시스템과 도 5에 도시된 시스템에서의 빔 프로파일들을 비교하면, 본 발명의 범위 내에서 상이한 빔 경로들도 가능하다는 것을 보여준다. 물체평면으로부터 오목거울(225)로 연장된 제1빔섹션(first beam section)과 이 오목거울로부터 이미지평면으로 연장된 제2빔섹션이 어디에서도 교차하지 않기 때문에, 교차하지 않는 빔경로가 도 2의 시스템에서 도시되어 있다. 반대로 도 5에 도시된 실시예는 교차된 빔경로를 갖는다. 제1꺾음거울(513)은 제2꺾음거울(523)을 외면하며 광축(504)측 상에 배열되어 있으며, 제2꺾음거울은 기하학적으로 물체평면에 더 가깝게 위치해 있다. 따라서, 물체평면(501)으로부터 오목거울(525)로 연장되는 제1빔섹션(540)과 오목거울(525)로부터 제2꺾음거울(523)을 거쳐 이미지평면으로 연장되는 제2꺾음거울(523)은, 중간이미지들(511, 521)의 인근에서 제2꺾음거울(523)의 거울면의 직전 영역에서 교차한다. 이 경우, 제2중간이미지(521)는 광학적으로는 제2꺾음거울(523)의 직전에 위치하며 기하학적으로는 제1꺾음거울의 광축(504)에 대향하는 내측 거울 가장자리(528)의 인근에 위치한다. 방사가 내측 거울 가장자리(528) 영역에서 제1꺾음거울에 의해 비네팅 없이 제2꺾음거울의 방향으로 강제되는 이 교차된 빔 경로는 시스템의 광전도도 최적화를 가능하게 한다. 그것은 또한 두 개의 꺾음거울들용의 더 큰 물리적 공간을 제공한다.

[0104] 이 실시예에서도 또한, 비록 제2꺾음거울과 제2중간이미지가 파지티브 렌즈(526)로부터 어느정도 더 떨어져 있을지라도, 파지티브 렌즈그룹(526)은 광학적으로는 중간이미지들 인근에 위치하며 기하학적으로는 꺾음거울들과 오목거울 사이에 위치한다.

[0105] 투사 대물렌즈(600)의 일 실시예를 도 6을 참조하여 설명하는데, 물체평면(601)에 배열된 패턴이 물체평면에 평

행하게 정렬된 이미지평면(602) 상에 결상되어 두 실 중간이미지들(611, 621)을 생성한다. 투사 대물렌즈는 물체필드의 실 제1중간이미지(611)를 생성하는 카타디옵트릭 제1대물렌즈부분(610)과, 제1중간이미지를 결상하여 실 제2중간이미지(621)를 형성하는 후속의 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분(620)과, 제2중간이미지(621)를 직접, 즉 다른 중간이미지를 거치지 않고 이미지평면(602) 상에 결상하는 후속의 굴절성 제3대물렌즈부분을 갖는다.

[0106] 지금까지 설명된 실시예들과 상이한 주요한 차이점은 제1대물렌즈부분(610)이 컴팩트한 카타디옵트릭 서브시스템이라는 것이다. 카타디옵트릭 대물렌즈부분(610)은 물체평면에 직각인 광축을 갖는 오목거울(615)과, 물체평면과 오목거울 사이에 배열되며 광축(604)에 대해  $45^\circ$  로 기울어져 투사 대물렌즈(610)의 제1격음거울로 사용되는 평평한 빔스플리터 면(613)을 갖는 편광-선택적 빔 스플리터(660, BSC, Beamsplitter cube)를 갖는다. 오목거울 바로 전면(前面)에 배열된  $\lambda/4$ 판(661), 파지티브 제1그룹(662), 파지티브 제2그룹(663), 빔스플리터(660), 다른  $\lambda/4$ 판(664) 및 네가티브 그룹(665)이 물체평면과 오목거울 사이에 이 순서로 배열된다. 이후에 다른  $\lambda/4$ 판(666)과 파지티브 그룹(667)이 격음거울(613) 이후의 빔경로에 배열된다. 필드에 가까운 파지티브 제2그룹(626)을 가진 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분(620)의 기본 구성은 실질적으로 도 2에 도시된 기본 디자인에 대응한다. 굴절성 제3대물렌즈부분은 사이에 조리개 위치가 배치되는 파지티브 그룹들만을 갖는다.

[0107] 이 예시적인 실시예에서, 따라서 격음이 카타디옵트릭 제1대물렌즈부분 내에서 발생하는데, 적어도 한 개의 파지티브 렌즈(667)의 형태로 파지티브 굴절력이 이를 책임지는 격음거울(613)과 제1서브시스템에 의해 형성되는 제1중간이미지(611) 사이에 배열된다. 전체적인 시스템은 원편광된 입력광으로 작동되는데, 이는  $\lambda/4$ 판에 의해 선편광 방사로 변환되며, 이는 비스듬히 위치한 빔스플리터층(613)에 대해 p편광되어 따라서 그것을 완전하게 통과하여 오목거울(615)에 도달한다. 빔스플리터층과 오목거울 사이에 배열된  $\lambda/4$ 판은 선편광된 방사에 의해 두 번 통과되며, 프로세스에 있어서 편광 우선 방향(polarization preferred direction)을  $90^\circ$  회전시켜 오목거울로부터 편광스플리터층(613)에 도달하는 방사가 이것에 대해 p편광되도록 하고, 후속의 대물렌즈부분의 방향으로 반사된다. 제3  $\lambda/4$ 판(666)은 방사를 원편광된 방사로 변환하는데, 이는 그 후 후속의 서브시스템들을 통과한다.

[0108] 카타디옵트릭 제1대물렌즈부분(610)은 거울 곡률 및 거울 이전의 네가티브 굴절력과 관련하여 이미지필드 곡률 및 길이방향 색수차를 광범위하게 또는 완전히 보정할 수 있도록 디자인되기 때문에, 후속의 부분 대물렌즈들은 부하가 걸리지 않거나 이 결상 오차에 의해 오직 작은 부하만 걸린다. 더욱이, 이 배열은 수평으로 정렬된 카타디옵트릭 대물렌즈부분(620)과 물체평면 사이의 물리적 공간이 커지도록 할 수 있는데, 이는 광 전도도를 줄이기 위해 사용될 수 있다.

[0109] 개구 조리개(A)는 바람직하게는 제3대물렌즈부분(630)에 배열되는데, 이는 이미지에 가장 가까우며 주광선이 광축과 교차하는 곳이다. 두 개의 다른 가능한 조리개 위치들이 제1대물렌즈부분과 제2대물렌즈부분에 도시되어 있는데, 각각의 경우 오목거울들(615, 625)에 가깝다.

[0110] 제1대물렌즈부분은 물리적으로 컴팩트할 수 있다. 도 7은 도 6에 도시된 시스템의 제1대물렌즈부분(610)으로서 사용될 수 있는 카타디옵트릭 서브시스템의 실시예를 도시하며 그 상세한 사항은 표 5에 기재되어 있다. 동일한 또는 대응하는 요소들 또는 요소그룹들은 100만큼 증가시켜 도 6에서와 동일한 참조번호로 표시되어 있다. 모든 렌즈들은 구형이며, 빔스플리터 블록(760)을 포함하는 모든 투명한 소자들은 합성 석영 유리로 형성된다.

[0111] 도 8은 빔경로를 꺾기위해 제공되는 격음거울들용에 대한 다양한 적용 옵션들을 개략적으로 보여준다. 예컨대 격음거울들은 자유-스탠딩(free-standing) 평거울들, 특히 전면(前面) 면거울들로서의 평거울들의 형태를 가질 수도 있다(도 8a, 8b). 이 경우, 도 2에 도시된 실시예에서, 물론 도 8b에 도시된 것과 같은 분리된 거울들이 연합하여 유지될 수도 있다. 격음거울은 또한 도 8c 및 8d에 도시된 것과 같이 자유-스탠딩 프리즘의 형태를 가질 수도 있다. 만일 필요하다면 반사성 프리즘면이 입사각에 의존하여 내부 전반사면으로서 작용할 수 있으며, 또는 반사성 코팅을 가질 수도 있다. 특히 도 2 내지 도 4에 도시된 실시예들에 대해서는, 거울들은 도 8e에 도시된 것과 같이 거울 프리즘의 반사성 외측면들의 형태를 가질 수도 있다.

[0112] 도 9에서, 도 2와 관련하여 설명된 R-C-R 유형을 갖는 투사 대물렌즈(900)의 다른 실시예가 도시되어 있다. 참조번호는 기본 구성의 설명에 대해 작성되었다. 굴절성 제1대물렌즈부분(910)은 물체면(901)에 배열된 비축상 유효 물체필드(OF)를 제1중간이미지(911) 상으로 결상하기 위해 디자인된다. 평평한 제1격음거울(913)은 제1중간이미지 직전의 제1대물렌즈부분 내에 배열된다. 오목거울(925)을 포함하는 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분(920)은 제1중간이미지를 제2격음거울(932)의 직전에 그것으로부터 떨어져 위치하는 제2중간이미지(921)로 결상하기 위해 디자인된다. 자유롭게 액세스할 수 있는(freely accessible) 구경조리개(AS; aperture stop)를 포함하는 굴절성 제3대물렌즈부분(930)은 광축 외측에 유효 이미지필드(IF)가 생성되는 이미지면(902) 상에 제2중간



이미지를 결상하도록 디자인된다. 제1대물렌즈부분(910)은 제1중간이미지를 제1격음거울(913)에 가까이 위치시키기 위한 텔레이 시스템으로 기능한다. 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분(92)은 광학적으로는 격음거울들에 가깝고 광학적으로는 두 중간이미지들에 가까운 단일 파지티브 렌즈(필드렌즈(926))를 포함하여 결상 오차와 관련된 효과적인 필드 보정을 가능하게 한다. 제3대물렌즈부분은 투사 대물렌즈의 축소율의 주요부분을 제공하여 유효 물체필드(OF)의  $26\text{mm} \times 5.5\text{mm}$  필드 사이즈에서 이 실시예에서  $\text{NA}=1.20$ 인 이미지측 개구수를 얻도록 하는 집속렌즈그룹(focussing lens group)으로 기능한다. 전체적인 트랙 길이(물체면(901)과 이미지면(902) 사이의 축상거리)는  $1400\text{mm}$ 이다. 파면(wavefront) 수차는 대략  $4\text{m}\lambda$  rms이다. 상세한 사항은 표 9, 9a에 주어지고 있다. 결상의 주광선(CR; chief ray)은 주광선의 이후의 경로를 용이하게 하기 위해 굽게 도시되어 있다.

[0113] 제1대물렌즈부분(910)의 렌즈들은 광축의 제1부분(OA1)을 정의하는데, 광축은 렌즈들의 회전대칭이며 물체면(901)에 수직인 축이다. 오목거울(925)과 제2대물렌즈부분의 렌즈들의 회전대칭축은 이 실시예에서 광축의 제1부분(OA1)과 수직이 되도록 정렬된 광축의 제2부분(OA2)을 정의한다. 즉, 제1격음거울(913)에 의해 광축은  $90^\circ$ 로 꺾인다. 제3대물렌즈부분(930)의 렌즈들은 광축의 제3부분(OA3)을 정의하는데, 이는 광축의 제1부분(OA1)과 평행하며 이미지면(902)에 수직이다. 이 실시예에서, 광축의 물체측인 제1부분(OA1)과 광축의 이미지측인 제3부분(OA3)은 동축이어서 어떠한 측면 축 오프셋(lateral axis offset)이 광축의 이 부분들 사이에 존재하지 않는다. 이 구성은 굴절성 대물렌즈부분들의 렌즈들의 마운팅에 관하여 바람직할 수 있다. 광축의 제1부분과 제3부분(OA1, OA3)이 동축인 유사한 구성이 도 10에 투사 대물렌즈(1000)로서 도시되어 있다. 이 디자인의 상세한 사항은 표 10, 10a에 주어지고 있다. 두 실시예들에서 물체-이미지-쉬프트(OIS)에 대한 유한한 값이 존재한다.

[0114] 투사 대물렌즈(900)에서 제1격음거울(913) 직전의 렌즈면(ASP)은 비구면인데, 이는 제1중간이미지에 광학적으로 가깝다. 결상 오차와 관련된 효율적인 필드 보정을 얻는다. 투사 대물렌즈(1000)에서 필드렌즈(1026)는 오목거울에 대항하는 비구면 렌즈면(ASP)을 갖는다. 이 비구면은 제1중간이미지(1011)와 제2중간이미지(1021) 모두에 가장 가까운 렌즈면이며, 따라서 빔경로를 따라 두 지점들에서의 보정에 매우 효과적이다. 이 디자인의 파면 수차는 대략  $3\text{m}\lambda$  rms이다.

[0115] 도 11에 도시된 투사 대물렌즈(1100)의 실시예(표 11, 11a에 상세한 사항이 기재되어 있음)는 물체측 상의 광축의 제1부분(OA1)과 이미지측 상의 광축의 제3부분(OA3) 사이의 측면 축 오프셋(AO)이 적절하게 조정된다면 바람직한 실시예에서 실제적인 이점을 얻을 수 있다는 점을 증명하는 예이다. 이하에서 사용되는 용어들의 이해를 용이하게 하기 위하여, 도 11a는 중요한 특징들 및 파라미터들이 도시된 개략도를 보여주고 있다.

[0116] 광학적 관점으로부터, 비축상 유효 물체필드(OF)는 제1대물렌즈부분(1110)에 의해 제1격음거울(1113)과 제3대물렌즈부분(1120)의 파지티브 필드렌즈(1126) 사이에 배열된 제1중간이미지(1111)로 결상된다. 제2대물렌즈부분은 오목거울(1125)을 포함하며 파지티브 렌즈(1126)와 제2격음거울(1123) 사이에 위치한 제2중간이미지(1121)를 만드는 결상 서브시스템으로서 디자인된다. 제3대물렌즈부분(1130)은 여기서  $\text{NA}=1.30$ 인 매우 높은 이미지측 개구수에서 비축상 유효 이미지필드(IF)를 생성하기 위한 집속그룹으로서 기능한다.

[0117] 도 9 및 도 10의 실시예들과 달리 수직한 평평한 면들로 제1격음거울과 제2격음거울을 형성하는 격음프리즘을 비대칭적으로 사용하여, 물체측 상의 광축의 제1부분(OA1)과 이미지측 상의 광축의 제3부분(OA3) 사이에서 측면 축 오프셋(AO)을 얻는다(도 11a 참조). 이 특별한 실시예에서 측면 축 오프셋(AO)은 물체필드 중심을 통과하여 광축의 제1부분(OA1)에 평행하게 연장되는 물체필드 중심축(OFC; object field center axis)과 광축의 제3부분(OA3)에 평행하고 이미지필드(IF)의 중심을 통과하여 연장되는 이미지필드 중심축(IMCA)가 일치하도록(동축이도록) 세팅된다. 즉, 유효 물체필드(OF)와 이미지필드(IF)의 중심들 사이에 어떠한 물체-이미지-쉬프트(OIS)도 존재하지 않는다. 이 특성은 비축상 물체필드를 가진 카타디옵트릭 투사 대물렌즈에서뿐만 아니라 광축 주위에 중심이 있는 유효 물체필드를 갖는 투사 대물렌즈(즉, 물리적 빔 스플리터 또는 동공 모호를 가진 대물렌즈를 갖는 카타디옵트릭 대물렌즈 또는 순수 굴절 대물렌즈)에서도 일반적으로 얻어지지 않는다. 도 11a으로부터 명백히 알 수 있듯이, 만일  $\text{OIS}=0$ 이 요구된다면 측면 축 오프셋(AO)의 양은 측면 축 오프셋(OA)과 이미지필드 중심 높이( $h'$ )의 합이 물체필드 중심높이  $h$ 와 일치하도록 세팅된다. 이 경우 다음과 같다:

[0118] 
$$|AO| = |h \cdot (1 + |\beta|)|$$

[0119] 본 발명의 바람직한 실시예의 다른 유익한 특징은 필드렌즈용 파지티브 굴절력의 적절한 선택에 관한 것이다. 이하에서 예시적으로 설명되듯이, 적절한 굴절력의 선택은, 격음거울들 이전 및/또는 이후의 렌즈들의 최대 사이즈 및 투사 대물렌즈의 전반적 트랙 길이를 적절하게 유지하면서도,  $\text{NA}=1.3$  또는  $\text{NA}=1.35$ 와 같은 매우 높은 이미지측 개구수를 가진 투사 대물렌즈의 제조를 가능하게 한다. 설명의 목적으로, 도 12는 WO 2004/019128에 도시된 이미지측 개구수  $\text{NA}=1.25$  및  $1250\text{mm}$ 의 트랙 길이를 갖는 R-C-R 유형의 다양한 선행기술 투사 대물렌즈를

보여주는데, 이는 관련된 선행기술 대물렌즈의 트랙길이(WO 2004/019128 A1의 도 19에서 1400mm)보다 더 작다. 기하학적으로 꺾음거울들과 오목거울 사이에는 어떠한 필드렌즈도 존재하지 않는다.

[0120] 비교를 위하여, 도 13은 본 발명의 실시예로서 동일한 개구수( $NA=1,25$ ) 및 트랙 길이(1250mm)를 갖는 투사 대물렌즈(1300)를 도시하는데, 파지티브 필드렌즈(1326)가 기하학적으로 꺾음거울들(131, 1323)과 오목거울(1325) 사이에 위치한다. 비교를 용이하게 하기 위하여, 개략적인 도 14a에서 필드렌즈가 없는 선행기술 시스템을, 도 14b에서 필드렌즈(FL)를 포함하는 본 발명의 실시예를 도시하고 있다. 주광선(CR)의 경로가 도 12 및 도 13에서 굵게 도시되어 있으며 도 14에서도 아웃라인으로 나타나 있는데, 후자의 경우 나아가 주변광선(MR)의 경로도 도시되어 있다.

[0121] 다음으로, 도 12의 실시예와 관련된 종래의 시스템의 몇몇 특징들이 도 14a의 동일한 참조번호를 이용하여 요약되어 있다. 제1대물렌즈부분은 꺾음프리즘의 제1꺾음거울(FM1)에 가까운 제1중간이미지(IMI1)를 만들도록 디자인된 굴절성 릴레이그룹(L1)이다. 오목거울(CM)을 포함하는 축방향으로 컴팩트한 (짧은) 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분은 제2꺾음거울(FM2)에 가까운 제2중간이미지(IMI2)를 생성한다. 제3대물렌즈부분으로 형성된 순수 굴절성 메인 집속그룹(L2)은 이미지를 형성한다.

[0122] 제1대물렌즈부분은 (각각 파지티브 굴절력을 가진) 제1렌즈그룹(LG1)과 제2렌즈그룹(LG2)으로 나뉘는데, 동공면(pupil surface)이 주광선(CR)이 광축(OA)과 교차하는 이 렌즈그룹들 사이에 위치한다. 이러한 순서에서 제3대물렌즈부분은 파지티브 굴절력을 가진 제3렌즈그룹(LG3), 네가티브 굴절력을 가진 제4렌즈그룹(LG4) 및 파지티브 굴절력을 가진 제5렌즈그룹(LG5)을 포함한다. 이미지측 동공면이 주광선이 광축을 가로지르는 제3대물렌즈부분에 위치한다. 구경조리개(AS)가 일반적으로 이 지점에 위치한다. 광학적으로 제1중간이미지와 제2중간이미지 사이의 동공면이 오목거울(CM)에 또는 이에 가깝게 위치한다.

[0123] 또는, 구경조리개가 다른 동공면들 중 하나에서, 소위 굴절성 릴레이그룹(L1) 또는 카타디옵트릭 그룹에서, 오목거울에 가깝게 위치할 수도 있다.

[0124] 주광선(CR)은 제1중간이미지(IMI1)에서 수렴하고 제1꺾음거울은 광학적으로 그 중간이미지에 가깝다. 여기서 수렴하는 주광선은 주광선높이(CRH) 즉 주광선과 광축 사이의 방사상의 거리가 광 전과 방향에 있어서 줄어드는 주광선이다. 반면, 제2중간이미지(IMI2) 및 제2꺾음거울에서 주광선은 발산한다(즉, 주광선높이가 광 전과 방향에 있어서 증가한다).

[0125] 꺾음거울들과 오목거울 사이에 중간이미지들을 갖는 꺾음 기하학적 구조 때문에, 제1중간이미지와 제2중간이미지에 각각 가장 가까운 제2렌즈그룹(LG2)과 제3렌즈그룹(LG3)의 렌즈들은 중간이미지들로부터 광학적으로 상대적으로 멀리 위치하는데, 이 렌즈들과 중간이미지들 사이에 꺾음거울이 위치하기 때문이다. 주광선의 수렴/발산의 결과로서, 꺾음거울들에 가장 가까운 이 렌즈들은 커지는 경향이 있다(큰 렌즈직경을 갖는 경향이 있다). 오목거울과 꺾음거울들 사이에 더 큰 거리가 세팅되어 대물렌즈의 더 긴 수평 아암(HOA)을 형성한다면 이 효과를 더 약하게 할 수 있다는 것을 주목하라.

[0126] 이러한 조건들 하에서, 만일 이미지측 개구수( $NA$ )가 증가한다면 수평 광축이 더 짧아지는 경향이 있다. 이는 다음과 같이 이해할 수 있다. 오목거울의 주된 목적은 투사 대물렌즈의 페즈발 합(이미지필드 곡률)을 보정하는 것이다. 페즈발 합 보정에 대한 오목거울의 기여는 오목거울의 곡률에 직접적으로 비례한다. 만일 시스템의 개구수가 증가하고 그와 동시에 수평 아암(HOA)의 길이가 일정하게 유지된다면, 오목거울을 포함하는 카타디옵트릭 그룹의 직경은 증가할 것이다. 중요한 일 결과는 오목거울의 곡률이 더 작아짐으로써 페즈발 합 보정에 대한 오목거울의 효과가 감소하는 것이다. 그러면 페즈발 합 보정이 투사 대물렌즈의 다른 부분에서 고려되어야만 하여 디자인을 더욱 복잡하게 만들기 때문에, 이는 덜 바람직하다고 생각된다.

[0127] 한편, 페즈발 합 보정에 대한 카타디옵트릭 그룹의 보정효과를 유지하는 것이 필요하다면, 오목거울을 포함하는 카타디옵트릭 그룹의 직경은 본질적으로 일정하게 유지되어야만 한다. 그러나 이는 수평 아암의 길이 감소를 의미하며, 이는 역으로 도 14a에서 개략적으로 도시되고 도 12의 투사 대물렌즈(1200)에서 개략적으로 도시된 것과 같이 중간이미지들에서의 상대적으로 큰 주광선 각도의 결과에 이르게 된다.

[0128] 도 12로부터 제1꺾음거울 직전의 제2렌즈그룹(LG2)의 두 개 또는 세 개의 파지티브 렌즈들에 대해 매우 큰 렌즈 직경이 필요하다는 것이 명백하다.

[0129] 그러나 개구수를 증가시킬 필요가 있다면, 렌즈들을 위한 충분한 공간이 제3대물렌즈부분에, 주로 웨이퍼 인근에 가장 가까운 동공위치의 인근에, 제공되어야만 한다. 만일 나아가 대물렌즈의 트랙 길이를 적절한 값으로 한정할 필요가 있다면, 제1대물렌즈부분(릴레이 그룹(L1))을 축방향으로 더욱 짧게 디자인하고 제1꺾음거울 직전

의 렌즈들의 직경을 줄이는 것이 바람직한 것으로 보인다.

- [0130] 이러한 목적들은 도 14b에 개략적으로 도시되어 있고 도 13의 실시예(1300)에서 예시적으로 설명되어 있는 것과 같이 기하학적으로 중간이미지들에 광학적으로 가까운 오목거울과 꺾음거울들 사이에 충분한 파지티브 굴절력을 갖는 필드렌즈를 도입함으로써 달성할 수 있다. 도 13으로부터 명백한 바와 같이, 렌즈(1326)에 의해 제공되는 파지티브 굴절력은 주광선(CR)을 광축에 거의 평행하게 가이딩하거나 제1꺾음거울(1313) 상으로 살짝 발산하도록 가이딩하는 것을 가능하게 함으로써 도 12의 디자인에 비해 제1꺾음거울 직전의 두 개 또는 세 개의 렌즈들의 직경이 실질적으로 감소되도록 할 수 있다. 또한, 제1대물렌즈부분(1310)의 제1축상길이(AL1)는 도 12의 제1대물렌즈부분(1210)의 대응하는 길이에 비해 실질적으로 감소된다. 그 결과, 개구수 증가에 기여하는 렌즈들을 도입하기 위하여, 제3대물렌즈부분에서의 더 많은 공간이 이용가능하게 된다. 또한, 필드렌즈가 도입될 때, 오목거울을 포함하는 수평 아암은 실질적으로 더 길어지고 오목거울은 실질적으로 더 작아진다.
- [0131] 도 13의 실시예에서, 오목거울(1325)을 포함하는 거울그룹과 필드렌즈(1326) 사이의 공간에 제1중간이미지 및 제2중간이미지가 위치한다는 것도 명백하다. 특히, 중간이미지들과 이에 가장 가까운 광학면(오목거울에 대향하는 파지티브 렌즈(1326)의 렌즈면) 사이의 축상 거리가 충분히 크게 되어, 근축 중간이미지(근축광선에 의해 형성된 중간이미지)와 (결상의 주변광선에 의해 형성된) 주변광선 중간이미지 사이의 축방향으로 정의된 중간이미지 공간 외측에 가장 가까운 광학면이 위치한다. 적어도 10mm의 최소거리를 여기서 얻는다. (축소 투사 대물렌즈로서 의도된 사용에서 광 전과 방향에서 보았을 때) 필드렌즈는 제1대물렌즈부분(1310)의 최중렌즈와 제3대물렌즈부분(1330)의 최초렌즈로서 효과적이다. 따라서, 도 13이 (제1대물렌즈부분(1310)과 제3대물렌즈부분(1330)에 의해 형성된) 두 개의 굴절성 결상 서브시스템들을 갖는 투사 대물렌즈를 도시한다는 것을 주목할 가치가 있는데, 여기서 렌즈(필드렌즈(1326))는 광학적으로 제1결상 서브시스템과 제2결상 서브시스템 사이에 배열된다. 또한, 각각의 꺾음거울이 굴절성 결상 서브시스템 내부에서 굴절성 서브시스템의 렌즈들 사이에 위치한다.
- [0132] 도 15 내지 도 17의 실시예들(표 15, 15a, 16, 16a, 17, 17a에 각각의 상세한 사항이 기재되어 있음)은 도 13의 실시예를 기초로 한 것으로, 충분한 굴절력을 갖는 필드렌즈를 포함하는 기본 디자인이 적절한 렌즈 사이즈를 가지면서도 더 큰 이미지측 개구수를 얻을 수 있도록 한다는 것을 예시적으로 보여준다. 상세한 사항은 표 15, 15a, 16, 16a, 17, 17a에 각각 주어져 있다.
- [0133] 도 15의 투사 대물렌즈(1500)에 있어서 이미지측 개구수  $NA=1.30$ 이 얻어진다. 여기서 주광선(CR)은 제1꺾음거울 및 제2꺾음거울에서 광축에 거의 평행하다. 상세하게는, 제1주광선방향 코사인  $|CRA1|=0.055$ 가 제1꺾음거울에서 얻어지며 제2주광선방향 코사인  $CRA2=0.058$ 이 제2꺾음거울에서 얻어진다.
- [0134] 투사 대물렌즈들(1300, 1500)에서, 수평 아암에서의 파지티브 필드렌즈(1326, 1526)가 꺾음거울에 매우 가깝게 배열되어 중간이미지들이 필드렌즈와 오목거울 사이의 광학적 재료에 관계없는 공간 내에 형성된다. 그러나 교차하는 렌즈 표시로부터 명백하듯이, 하나 이상의 절두된(truncated) 렌즈가 꺾음거울들 가까이에 사용되어야만 하며, 이는 렌즈 마운팅을 더욱 복잡하게 한다.
- [0135] 그러한 마운팅 문제점을 도 16의 투사 대물렌즈(1600)에 대해 피할 수 있는데, 여기서 파지티브 필드렌즈(1626)는 꺾음거울들(1613, 1623)로부터 떨어져서, 대부분 꺾음거울들 직전 및 직후의 렌즈들 사이에 정의된 원통형 공간 외측에 위치한다. 이 실시예에서, 적합한 마운팅 테크닉으로 원형 렌즈들이 사용될 수 있다. 광학적 관점에서, 제1꺾음거울 및 제2꺾음거울에서의 주광선 각도는 거의 제로이다(실질적으로 텔레센트릭 주광선). 중간이미지들(1611, 1621) 다 실질적으로 꺾음거울들과 필드렌즈(1626) 사이에 위치함에 따라, 필드렌즈는 오목거울(1625)을 포함하는 카타디옵트릭 제2결상대물렌즈부분(1620)의 부분이다. 이 변형예에서, 꺾음거울에 가까운 설치공간 문제를 피할 수 있다. 이미지측 개구수  $NA=1.30$ 을 얻는다.
- [0136] 디자인 유형은 더 큰 개구수에 대한 잠재력을 갖는데, 이는 이미지측 개구수  $NA=1.35$ 를 갖는 도 17에 도시된 투사 대물렌즈(1700)로부터 명백하다. 도 16에서의 실시예에서와 같이, 주광선은 꺾음거울들에서 거의 텔레센트릭이며 중간이미지들(1711, 1721)은 실질적으로 꺾음거울들과 필드렌즈(1726) 사이에 위치한다. 도 16의 실시예에 대한 개구수 증가는, 그 실시예에서 다른 및/또는 더 강력한 렌즈들용의 충분한 공간이 높은 개구수 제공의 책임을 지는 제3대물렌즈부분에서 이용가능하다는 것을 보여준다.
- [0137] 전술한 바와 같이, 본 발명은 높은 개구수를 가진 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 구현하는 것을 가능하게 하며, 특히  $NA>1$ 의 개구수에서 액침 리소그래피를 가능하게 하는데, 이는 상대적으로 작은 광학 재료를 이용하여 이루어질 수 있다. 작은 재료 소비에 대한 가능성은 특히 컴팩트한 투사 대물렌즈를 제조할 수 있다는 사실을 설명

하는 파라미터들에 대한 다음 설명에서 증명된다.

[0138] 일반적으로 투사 대물렌즈의 크기는 이미지측 개구수(NA)가 증가함에 따라 기하급수적으로 증가하는 경향이 있다. 실험적으로, 최대 렌즈직경  $D_{\max}$ 가  $D_{\max} \sim NA^k (k>1)$ 에 따라 개구수의 증가에 따라 선형보다 더 크게 증가하는 경향이 있다는 것이 밝혀졌다.  $k=2$ 의 값이 본 적용의 목적으로 사용된 근사이다. 나아가, 최대 렌즈직경  $D_{\max}$ 가 (이미지필드 지점과 광축 사이의 최대거리인 이미지필드 높이  $Y'$ 으로 나타내어지는) 이미지필드 사이즈에 비례하여 증가한다는 것이 밝혀졌다. 본 적용을 위해 선형의 의존도를 가정한다. 이러한 고려사항들을 기초로하면 제1컴팩트화 파라미터 COMP1은 다음과 같이 정의된다:

[0139] 
$$COMP1 = D_{\max} / (Y' \cdot NA^2)$$

[0140] 주어진 이미지필드 높이와 개구수의 값에 대해 만일 컴팩트한 디자인이 요구된다면 제1컴팩션 파라미터(COMP1)가 가능한한 작아야 한다는 것이 명백하다.

[0141] 투사 대물렌즈를 제공하기 위해 필요한 전체적인 재료 소비를 고려하면, 렌즈의 무명수(無名數, absolute number)  $N_L$  또한 관련된다. 통상적으로, 적은 개수의 렌즈들을 가진 시스템이 많은 수의 렌즈들을 가진 시스템보다 선호된다. 따라서, 제1컴팩트화 파라미터 COMP2는 다음과 같이 정의된다:

[0142] 
$$COMP2 = COMP1 \cdot N_L$$

[0143] 여기서, COMP2에 대한 작은 값은 컴팩트한 광학 시스템을 의미한다.

[0144] 나아가, 본 발명의 바람직한 실시예들에 따른 투사 대물렌즈는 입사측 필드면을 광학적으로 컬레인 출사측 필드면으로 결상하기 위한 적어도 세 개의 대물렌즈부분들을 갖는데, 여기서 결상 대물렌즈부분들은 중간이미지들에서 사슬과 같이 연결된다. 통상적으로, 투사 대물렌즈를 형성하기 위해 필요한 전체적인 재료 및 렌즈들의 개수는 광학 시스템의 결상 대물렌즈부분들의 개수  $N_{Op}$ 가 커질수록 증가할 것이다. 대물렌즈부분 당 렌즈들의 평균 개수  $N_L/N_{Op}$ 를 가능한한 작게 유지하는 것이 바람직하다. 따라서, 제3컴팩트화 파라미터 COMP3은 다음과 같이 정의된다:

[0145] 
$$COMP3 = COMP1 \cdot N_L / N_{Op}$$

[0146] 여기서, 광학 재료 소비가 적은 투사 대물렌즈는 COMP3의 값이 작은 것으로 특징지어질 것이다.

[0147] 표 18은 컴팩트화 파라미터 COMP1, COMP2, COMP3을 계산하는데 필요한 값들과, 상세한 표로 나타내어진 각 시스템에 대한 이 파라미터들에 대한 각 값을 요약한 것이다((도면의 동일한 번호에 대응하는) 표 번호가 표 18의 열 1에 주어져 있다). 따라서, 적어도 한 개의 오목거울과 적어도 두 개의 결상 대물렌즈부분들(즉, 적어도 한 개의 중간이미지)을 갖는 컴팩트한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈를 얻기 위하여, 다음 조건(1) 내지 (3) 중 적어도 한 개를 고려해야만 한다:

[0148] (1) COMP1 < 11 바람직하게는 COMP1 < 10,7을 고려해야만 한다.

[0149] (2) COMP2 < 340 바람직하게는 COMP2 < 320, 더욱 바람직하게는 COMP2 < 300을 고려해야만 한다.

[0150] (3) COMP3 < 110 바람직하게는 COMP3 < 100을 고려해야만 한다.

[0151] 몇몇 실시예들에서는 COMP1<11이고 동시에 COMP2<340으로서, 특히 컴팩트한 디자인을 가능하게 한다.

[0152] 다른 특징은 오목거울의 사이즈에 관한 것으로, 오목거울은 몇몇 실시예들에 있어서 가장 큰 렌즈들에 비해 특히 작음으로써 제조 및 마운팅을 용이하게 한다. 몇몇 실시예들에서 오목거울은 거울직경  $D_M$ 을 갖고 투사 대물렌즈는 최대 렌즈직경  $D_{\max}$ 를 갖는데,  $D_M < 0,75 \cdot D_{\max}$ 가 성립한다. 바람직하게는  $D_M < 0,70 \cdot D_{\max}$ 가 만족될 수도 있다.

[0153] 표 18은 본 발명에 따른 바람직한 실시예들이, 적절한 재료 소비 및/또는 작은 오목거울을 갖는 컴팩트한 디자인을 본 상세한 설명에서 설명된 디자인 법칙에 따라 얻는다는 것을 나타내는 조건들 중 적어도 한 개를 일반적으로 만족시킨다는 것을 보여준다.

[0154] 본 발명은 물체평면으로부터 입사한 방사를 오목거울 방향으로 편향시키기 위한 제1격음거울과 오목거울로부터 입사한 방사를 이미지평면의 방향으로 편향시키기 위한 제2격음거울을 갖는 R-C-R 유형의 카타디옵트릭 투사 대



물렌즈의 예들을 이용하여 상세히 설명되었다. 본 발명은 또한 다른 꺾음 기하학적 구조를 갖는 디자인에도 적용될 수 있는데, 예컨대 물체평면으로부터의 방사가 오목거울에서 오목거울로부터의 방사를 이미지평면의 방향으로 편향하기 위해 배열된 제1꺾음거울 상에서의 반사에 앞서 직접 향해지도록 하는 것도 가능하다. 그러한 실시예들에서, 제2꺾음거울이 일반적으로 제1꺾음거울 이후에 제공되어 물체평면과 이미지평면의 평행한 배열을 가능하게 한다.

[0155]

상술한 바와 같은 모든 시스템들이 완전한 시스템들이라는 것, 즉 실 물체(예컨대 포토리소그래피 마스크)의 실상을 (예컨대 웨이퍼 상에) 형성하는 시스템이라는 것이 명백하다. 그러나 시스템은 더 큰 시스템의 서브시스템으로서 사용될 수도 있다. 예컨대 전술한 바와 같은 시스템들 중 일 시스템의 "물체"는 따라서 물체평면 이전에 위치한 결상시스템(예컨대 릴레이 시스템)에 의해 생성된 이미지일 수도 있다. 전술한 바와 같은 시스템들 중 일 시스템에 의해 형성된 이미지는 유사하게 이미지평면 이후의 시스템(예컨대 릴레이 시스템)용 물체로서 사용될 수도 있다. "제1대물렌즈부분" 및 "제2대물렌즈부분" 등과 같은 표현을 가진 대물렌즈부분의 카운팅(enumeration)은 그것들이 축소 대물렌즈로서 사용되었을 때 빔이 통과하는 순서에 관련된다. "제1" 및 "제2" 등의 표현은 상호 상대적인 것으로 이해되어야만 한다. 빔이 통과하는 방향에 있어서 "제1"대물렌즈부분은 "제2"대물렌즈부분 이전에 배열된다. 이것은 전체 시스템에 있어서 제1대물렌즈부분일 필요는 없는데, 즉 시스템에서 이미지평면을 바로 뒤따르는 대물렌즈부분일 필요는 없다. 그러나 이는 예시적인 실시예들에 있어서의 경우이다.

표 1

NA = 1.2

Y = 57.7 mm

WL	157.2852	157.2862	157.2842
CAF2	1.55930394	1.55930133	1.55930655
IMM	1.37021435	1.37021206	1.37021665

면	반경	거리	재료	1/2 직경
0	0.00000000	48.029632171	AIR	57.700
1	0.00000000	39.172776328	AIR	72.768
2	-96.971407438	43.719958386	CAF2	74.418
3	-158.002766036	5.165244231	AIR	98.534
4	781.518257267	56.238731708	CAF2	120.188
5	-253.290501301	4.909571912	AIR	123.211
6	288.016848173	49.396794919	CAF2	124.172
7	-435.168087157	26.736905514	AIR	122.368
8	105.910945049	62.394238960	CAF2	94.783
9	178.598362309	79.753912118	AIR	79.042
10	-274.352911686	15.001130830	CAF2	42.116
11	-481.511902624	46.498544862	AIR	46.787
12	-70.442117850	52.555341121	CAF2	55.942
13	-90.455727573	1.806830035	AIR	78.160
14	3232.255140950	36.176140320	CAF2	91.116
15	-186.488036306	1.000000000	AIR	92.734
16	365.731282758	20.809036457	CAF2	90.268
17	-2611.121142850	101.825417590	AIR	88.935
18	0.000000000	0.000000000	AIR	84.274
19	0.000000000	65.181628952	AIR	84.274
20	258.735107311	37.578859051	CAF2	105.187
21	-1152.159158690	288.921175238	AIR	104.969
22	-129.279458408	15.003276235	CAF2	81.991
23	-2262.350961510	56.312694509	AIR	88.341
24	-117.450410520	15.001009008	CAF2	91.957
25	-309.800170740	28.401147541	AIR	113.929
26 R	-175.988719829	0.000000000	AIR	117.602
27 R	0.000000000	28.401147541	AIR	168.871
28	309.800170740	15.001009008	CAF2	112.745
29	117.450410520	56.312694509	AIR	87.774
30	2262.350961510	15.003276235	CAF2	78.116
31	129.279458408	288.921175238	AIR	70.315
32	1152.159158690	37.578859051	CAF2	91.290
33	-258.735107311	65.181629067	AIR	91.634
34	0.000000000	0.000000000	AIR	84.438
35	0.000000000	95.566202561	AIR	84.438
36	-385.455042894	15.000000000	CAF2	93.816
37	-452.475904634	1.000000003	AIR	97.482
38	254.248242468	32.034900497	CAF2	105.601
39	5899.473023640	1.000023801	AIR	105.353
40	190.848967014	30.278271846	CAF2	104.456
41	621.351654529	138.920391104	AIR	102.039
42	-123.640610032	33.881654714	CAF2	76.579
43	158.155949669	49.867792861	AIR	80.512
44	412.757602921	47.829461944	CAF2	98.825
45	-208.949912656	17.094373280	AIR	103.896
46	-158.641772839	15.212844332	CAF2	105.038
47	-313.678744542	1.052590482	AIR	118.827
48	-829.528825093	55.527291516	CAF2	125.560
49	-184.492343437	11.796257723	AIR	129.573
50	260.696800337	37.374556186	CAF2	132.314
51	497.808165974	65.844307831	AIR	127.088
STO	0.000000000	0.000000000	AIR	127.776
53	0.000000000	-22.615444914	AIR	128.288
54	358.239917958	44.763751865	CAF2	128.404
55	-739.494996855	1.004833255	AIR	127.649
56	242.528908132	44.488018592	CAF2	121.037
57	3949.584753010	1.000094237	AIR	116.970
58	201.527861764	58.711711773	CAF2	103.897
59	-1366.391075450	1.000007100	AIR	89.104
60	62.439639631	63.828426005	CAF2	55.026
61	0.000000000	1.550000000	IMM	17.302
62	0.000000000	0.000000000	AIR	14.425

[0156]

표 2

비구면 상수

면 번호. 2	
K	0.0000
C1	1.90827109e-008
C2	1.04825601e-012
C3	-1.78093208e-017
C4	2.90254732e-020
C5	-9.28646308e-025
C6	9.92757252e-029
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 7	
K	0.0000
C1	4.29834963e-008
C2	-9.32018657e-013
C3	3.88421097e-017
C4	-1.41048066e-021
C5	3.20036532e-026
C6	-2.55377630e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 12	
K	0.0000
C1	7.12539594e-008
C2	7.81169353e-012
C3	2.24285994e-016
C4	2.70399434e-019
C5	-5.33658325e-023
C6	1.07824675e-026
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 17	
K	0.0000
C1	3.44530878e-008
C2	-3.20209778e-013
C3	4.32090602e-018
C4	3.71891782e-022
C5	-2.41461999e-026
C6	6.86020285e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 20	
K	0.0000
C1	5.99206839e-009
C2	-2.26778093e-013
C3	-5.52734742e-019
C4	3.37919534e-022
C5	-2.42416300e-026
C6	5.56746821e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 22	
K	0.0000
C1	6.63814399e-008
C2	1.50151781e-012
C3	3.42715896e-017
C4	1.13418489e-020
C5	-1.20800658e-024
C6	1.36760067e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 31	
K	0.0000
C1	-6.63814399e-008
C2	-1.50151781e-012
C3	-3.42715896e-017
C4	-1.13418489e-020
C5	1.20800658e-024
C6	-1.36760067e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 33	
K	0.0000
C1	-5.99206839e-009
C2	2.26778093e-013
C3	5.52734742e-019
C4	-3.37919534e-022
C5	2.42416300e-026
C6	-5.56746821e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 41	
K	0.0000
C1	3.02036913e-008
C2	-8.49897291e-013
C3	-2.62757380e-018
C4	2.42290737e-021
C5	-1.80384886e-025
C6	4.40130958e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 42	
K	0.0000
C1	1.57083344e-007
C2	-5.70047014e-012
C3	9.96269363e-016
C4	-9.51074757e-020
C5	2.78023503e-024
C6	2.11268686e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 44	
K	0.0000
C1	-6.63114425e-008
C2	1.06389778e-012
C3	-1.73700448e-016
C4	7.83565903e-021
C5	-3.69851418e-025
C6	6.43100123e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 51	
K	0.0000
C1	3.97980700e-008
C2	-1.14363396e-015
C3	2.12173627e-019
C4	-1.81177143e-022
C5	-9.65440963e-027
C6	3.69511989e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 59	
K	0.0000
C1	3.28933356e-008
C2	-4.67953085e-013
C3	1.96156711e-017
C4	1.01627452e-022
C5	-3.59201172e-026
C6	2.16163436e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

[0157]

표 3

NA = 1.1

Y = 57.7 mm

WL	157.2852	157.2862	157.2842
CAF2	1.55930394	1.55930133	1.55930655

면	반경	거리	재료	1/2 직경
0	0.000000000	47.596241819	AIR	57.700
1	0.000000000	21.484078486	AIR	71.361
2	-130.196528298	61.232017348	CAF2	71.411
3	-201.970612192	1.090292328	AIR	102.064
4	0.000000000	43.035190104	CAF2	111.239
5	-219.688636866	1.000008083	AIR	113.511
6	196.835177454	48.645753259	CAF2	112.440
7	-1062.563638620	1.011278327	AIR	109.626
8	102.488371771	51.257817769	CAF2	88.766
9	126.152226832	78.537765316	AIR	72.052
10	-276.036111675	19.246024827	CAF2	35.565
11	-344.559129459	44.417965355	AIR	42.153
12	-73.158562407	46.803238343	CAF2	53.934
13	-81.595671547	1.005611042	AIR	71.774
14	917.859457951	35.862144308	CAF2	83.802
15	-184.688054893	1.002179985	AIR	85.191
16	520.342292054	23.034106261	CAF2	82.478
17	-768.099839930	99.999802859	AIR	80.816
18	0.000000000	0.000000000	AIR	72.928
19	0.000000000	49.999962118	AIR	72.928
20	241.487091044	30.190977973	CAF2	85.575
21	-1164.355916310	264.025266484	AIR	85.757
22	-132.516232462	15.000193519	CAF2	81.831
23	-1356.484422410	61.385058143	AIR	89.265
24	-108.588059874	14.999993604	CAF2	92.698
25	-296.429590341	28.045104017	AIR	119.543
26 R	-171.604551151	0.000000000	AIR	121.617
27 R	0.000000000	28.045104017	AIR	187.566
28	296.429590341	14.999993604	CAF2	118.640
29	108.588059874	61.385058143	AIR	87.692
30	1356.484422410	15.000193519	CAF2	75.436
31	132.516232462	264.025266484	AIR	68.614
32	1164.355916310	30.190977973	CAF2	79.925
33	-241.487091044	49.999914356	AIR	79.985
34	0.000000000	0.000000000	AIR	73.069
35	0.000000000	107.612168038	AIR	73.069
36	-693.184976623	16.117644573	CAF2	81.276
37	-696.986438150	2.228062889	AIR	84.557
38	272.001870523	26.851322582	CAF2	90.453
39	-11518.014964700	1.683452367	AIR	90.747
40	204.924277454	41.781211890	CAF2	91.627
41	3033.528484830	106.582128113	AIR	88.228
42	-134.400581416	22.683343530	CAF2	70.595
43	149.085276952	30.111359058	AIR	72.323
44	-1571.459281550	66.592767742	CAF2	74.527
45	-685.256687590	11.096249234	AIR	101.072
46	-661.646567779	85.751986497	CAF2	106.788
47	-157.414472118	1.578582665	AIR	121.872
48	281.442061787	38.097581301	CAF2	126.470
49	2477.671193110	77.916990124	AIR	123.978
50	0.000000000	0.000000000	AIR	117.805
51	0.000000000	-4.224796803	AIR	118.082
52	629.850672554	48.195853438	CAF2	118.380
53	-440.009879814	0.999978780	AIR	118.034
54	243.613408298	52.262412712	CAF2	109.822
55	11973.088705700	1.027491789	AIR	101.920
56	115.269169988	60.712228046	CAF2	83.889
57	372.135519803	1.030688086	AIR	63.468
58	72.776794128	53.208894511	CAF2	48.890
59	0.000000000	0.000000000	CAF2	14.425
60	0.000000000	0.000000000	AIR	14.425

[0158]

표 4

비구면 상수

면 번호. 2	
K	0.0000
C1	-4.90420246e-011
C2	7.22127484e-014
C3	1.72996941e-017
C4	-3.83158229e-021
C5	1.65903133e-024
C6	-1.68929866e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 7	
K	0.0000
C1	2.96559302e-008
C2	-4.45892297e-013
C3	1.35851832e-017
C4	-9.75107227e-022
C5	6.40021152e-026
C6	-9.93085086e-031
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 12	
K	0.0000
C1	6.82301843e-008
C2	6.13339976e-012
C3	-1.47536226e-016
C4	-7.56092252e-020
C5	1.52586945e-023
C6	-1.35801785e-027
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 17	
K	0.0000
C1	4.47108229e-008
C2	-4.00171489e-013
C3	4.13032418e-018
C4	6.29956500e-022
C5	-3.85978221e-026
C6	2.31708241e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 20	
K	0.0000
C1	2.82365956e-009
C2	-3.11781699e-013
C3	-1.69631649e-018
C4	1.14900242e-021
C5	-1.52629451e-025
C6	8.81503206e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 22	
K	0.0000
C1	6.25856212e-008
C2	9.37857950e-013
C3	3.67635940e-017
C4	8.35698619e-021
C5	-1.33482892e-024
C6	1.38831758e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 31	
K	0.0000
C1	-6.25856212e-008
C2	-9.37857950e-013
C3	-3.67635940e-017
C4	-8.35698619e-021
C5	1.33482892e-024
C6	-1.38831758e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 33	
K	0.0000
C1	-2.82365956e-009
C2	3.11781699e-013
C3	1.69631649e-018
C4	-1.14900242e-021
C5	1.52629451e-025
C6	-8.81503206e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 41	
K	0.0000
C1	2.31765306e-008
C2	-1.15108202e-012
C3	2.55992541e-017
C4	6.87393928e-022
C5	-3.66676084e-026
C6	-2.77895503e-030
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 42	
K	0.0000
C1	1.23211770e-007
C2	-2.94099944e-012
C3	1.13325221e-015
C4	-1.09316744e-019
C5	2.28727473e-024
C6	1.03306617e-027
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 44	
K	0.0000
C1	-1.18481725e-007
C2	-2.04738790e-012
C3	-5.33930585e-016
C4	-1.51638014e-020
C5	1.67227571e-024
C6	-4.91365155e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 49	
K	0.0000
C1	2.68959500e-008
C2	-9.41267411e-014
C3	2.54969437e-018
C4	-1.50502498e-022
C5	6.35633774e-027
C6	-9.71849339e-032
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

면 번호. 57	
K	0.0000
C1	3.32050996e-008
C2	4.58821096e-012
C3	-7.80384116e-016
C4	1.16466986e-019
C5	-1.04436731e-023
C6	4.66260861e-028
C7	0.00000000e+000
C8	0.00000000e+000
C9	0.00000000e+000

[0159]

표 5

NAO = 0.27                      Y = 56.08 mm

WL	193.3685	193.368	193.3675
SIO22	1.56078491	1.5607857	1.56078649

면	반경	거리	재료	¼ 직경
0	0.000000000	40.000000000	AIR	56.080
1	700.000000000	30.000000000	SIO2	70.401
2	-700.000000000	1.000000000	AIR	74.095
3	700.000000000	30.000000000	SIO2	75.879
4	-700.000000000	-1.000000000	AIR	77.689
5	500.000000000	30.000000000	SIO2	78.339
6	-1000.000000000	15.000000000	AIR	78.060
7	700.000000000	30.000000000	SIO2	76.609
8	-700.000000000	0.000000000	AIR	74.839
9	0.000000000	75.000000000	SIO2	74.070
10	0.000000000	75.000000000	SIO2	64.964
11	0.000000000	13.000000000	AIR	55.857
12	-300.000000000	10.000000000	SIO2	54.317
13	-500.000000000	5.000000000	AIR	53.682
14	0.000000000	10.000000000	AIR	52.538
15	-290.000000000	0.000000000	AIR	55.162
16	0.000000000	15.000000000	AIR	54.666
17	500.000000000	10.000000000	SIO2	56.801
18	300.000000000	13.000000000	AIR	57.279
19	0.000000000	75.000000000	SIO2	58.589
20	0.000000000	75.000000000	SIO2	66.927
21	0.000000000	30.000000000	AIR	75.266
22	300.000000000	30.000000000	SIO2	82.546
23	-400.000000000	40.000100000	AIR	82.595
24	500.000000000	25.000000000	SIO2	76.453
25	-400.000000000	41.206360088	AIR	74.915
26	0.000000000	0.000000000	AIR	63.567

[0160]

표 9

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	59,209510			64,0
1	6291,598274	23,678332	SILUV	1,560491	85,8
2	-280,600902	1,025405			87,8
3	144,511042	32,290800	SILUV	1,560491	93,4
4	416,821920	57,132926			91,4
5	163,242835	31,337729	SILUV	1,560491	78,6
6	-661,478201	9,882827			75,2
7	85,805375	31,336035	SILUV	1,560491	59,0
8	97,841124	32,157174			46,3
9	-110,558780	50,000185	SILUV	1,560491	43,4
10	-105,568468	7,861299			62,9
11	-95,869843	33,360087	SILUV	1,560491	64,6
12	-396,465160	25,208502			89,8
13	-295,388642	49,666565	SILUV	1,560491	103,3
14	-127,525234	0,999856			109,4
15	-279,794894	36,644817	SILUV	1,560491	118,2
16	-160,830350	0,999370			121,6
17	321,280433	28,683439	SILUV	1,560491	121,8
18	1713,098384	0,999141			120,6
19	249,641678	30,928964	SILUV	1,560491	117,3
20	1775,118866	84,998661			114,7
21	0,000000	-14,998086	REFL		183,2
22	-322,738827	-22,708716	SILUV	1,560491	86,5
23	1794,276655	-198,953288			84,1
24	102,167956	-12,500000	SILUV	1,560491	72,4
25	15297,224085	-58,562725			82,5
26	106,167570	-12,500000	SILUV	1,560491	89,2
27	192,760260	-27,399192			107,8
28	154,038668	27,399192	REFL		115,3
29	192,760260	12,500000	SILUV	1,560491	107,8
30	106,167570	58,562725			89,2
31	15297,224085	12,500000	SILUV	1,560491	82,5
32	102,167956	198,954271			72,4
33	1794,276655	22,708716	SILUV	1,560491	84,1
34	-322,738827	14,999504			86,5
35	0,000000	-84,999766	REFL		179,0
36	665,918045	-20,162556	SILUV	1,560491	112,6
37	332,340267	-0,999827			115,0
38	-545,416435	-30,156611	SILUV	1,560491	121,7
39	972,309758	-0,999891			122,2
40	-239,092507	-40,367741	SILUV	1,560491	122,8
41	-3867,765964	-1,000866			121,0
42	-145,814165	-43,782811	SILUV	1,560491	108,8
43	-475,322286	-20,838629			103,7
44	994,251725	-9,999791	SILUV	1,560491	100,7
45	-102,926902	-38,025955			82,3
46	-666,254624	-9,999917	SILUV	1,560491	82,7
47	-120,991218	-38,125943			83,4
48	-444,529439	-19,995612	SILUV	1,560491	93,9
49	7256,085975	-72,078976			96,0
50	861,320622	-16,316029	SILUV	1,560491	115,4
51	367,114240	-21,532267			118,5
52	-578,781634	-19,544116	SILUV	1,560491	135,3
53	-1539,844110	-1,000064			136,2
54	-409,215581	-53,967605	SILUV	1,560491	140,1
55	388,259251	-21,190519			140,0
56	0,000000	-14,363454			131,6
57	-492,744559	-42,747305	SILUV	1,560491	135,3
58	596,175995	-0,999975			134,4
59	-188,727208	-44,971247	SILUV	1,560491	119,1
60	-1267,900423	-0,999664			114,6
61	-118,853763	-29,974419	SILUV	1,560491	90,5
62	-172,286110	-2,720285			82,2
63	-83,065857	-24,574193	SILUV	1,560491	67,0
64	-111,658319	-1,105096			56,0
65	-69,828581	-43,055955	SILUV	1,560491	50,3
66	0,000000	-1,001571	H2OV193	1,436823	20,5
67	0,000000	0,000000			19,0

[0161]

[0162]

표 9a

비구면 상수				
면	6	15	20	24
K	0	0	0	0
C1	7,168010E-08	-6,564766E-09	1,990247E-08	-1,434139E-07
C2	7,874235E-13	4,352930E-13	2,214975E-13	-3,992456E-12
C3	3,026860E-16	-2,400883E-17	-2,046213E-17	-3,265156E-16
C4	-3,434246E-20	3,866886E-22	9,725329E-22	3,104990E-21
C5	3,870353E-25	1,162444E-27	-2,756730E-26	-1,874174E-24
C6	7,234455E-29	-1,259764E-32	4,143527E-31	-4,628892E-28
면	43	45	47	50
K	0	0	0	0
C1	-1,007015E-08	-4,489903E-08	5,184442E-08	3,174451E-08
C2	-3,821558E-13	1,198606E-12	5,582183E-12	5,537615E-14
C3	8,872440E-17	-1,562441E-16	2,393671E-16	3,190712E-18
C4	-6,956619E-21	1,250805E-20	7,608169E-21	-6,524213E-22
C5	3,866469E-25	2,467619E-24	-1,988373E-24	-7,379838E-27
C6	-7,623750E-30	-1,675469E-28	2,670495E-28	-9,847764E-31
면	62	64		
K	0	0		
C1	6,908374E-08	-2,282295E-07		
C2	-7,414546E-12	-2,062783E-11		
C3	1,971662E-16	1,258799E-15		
C4	-5,334580E-20	-2,146440E-19		
C5	5,884223E-24	4,332875E-23		
C6	-3,743875E-28	-1,189088E-27		

[0163]



표 10

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	51,000259			64,0
1	1084,670740	20,061470 SILUV		1,560491	84,0
2	-489,591572	8,024505			85,7
3	147,977412	33,265720 SILUV		1,560491	93,2
4	533,607588	60,035648			91,5
5	162,257926	31,487872 SILUV		1,560491	79,2
6	-641,542087	12,321334			75,9
7	88,691635	37,381348 SILUV		1,560491	60,1
8	113,767960	26,723349			45,6
9	-117,888976	42,501530 SILUV		1,560491	42,0
10	-162,865349	13,700402			59,6
11	-116,482373	32,902705 SILUV		1,560491	63,1
12	-306,816392	26,438566			83,9
13	-323,530175	41,085951 SILUV		1,560491	99,9
14	-137,244758	5,556612			105,5
15	-451,636628	44,589731 SILUV		1,560491	115,9
16	-154,769207	0,999820			119,2
17	392,370175	25,008628 SILUV		1,560491	118,0
18	3014,562689	0,999723			117,0
19	289,177591	25,844242 SILUV		1,560491	114,3
20	925,962044	84,999670			112,1
21	0,000000	-14,999476 REFL			175,2
22	-331,395343	-22,607980 SILUV		1,560491	89,7
23	3332,007318	-230,559976			87,1
24	98,691313	-12,500000 SILUV		1,560491	73,1
25	28881,747267	-55,643371			84,0
26	105,777999	-12,500000 SILUV		1,560491	89,4
27	190,916612	-27,579443			109,5
28	155,323230	27,579443 REFL			118,2
29	190,916612	12,500000 SILUV		1,560491	109,5
30	105,777999	55,643371			89,4
31	28881,747267	12,500000 SILUV		1,560491	84,0
32	98,691313	230,560091			73,1
33	3332,007318	22,607980 SILUV		1,560491	87,1
34	-331,395343	14,999815			89,7
35	0,000000	-85,031452 REFL			185,4
36	632,234731	-21,937556 SILUV		1,560491	116,1
37	312,776852	-1,989523			118,6
38	-419,317799	-39,548184 SILUV		1,560491	126,0
39	679,933212	-11,879717			126,0
40	-359,055554	-33,826228 SILUV		1,560491	122,0
41	1713,588185	-6,930143			120,4
42	-130,793879	-40,665153 SILUV		1,560491	103,0
43	-297,152405	-24,525611			97,5
44	888,942670	-10,000074 SILUV		1,560491	94,8
45	-95,853886	-38,822971			77,7
[0164]					
46	-1286,530610	-10,502279 SILUV		1,560491	78,3
47	-122,332491	-53,312951			80,5
48	-1046,310490	-29,995767 SILUV		1,560491	98,8
49	-3155,314818	-35,731529			106,3
50	-2635,516216	-38,906996 SILUV		1,560491	121,6
51	253,216058	-1,026566			125,0
52	-477,178385	-27,726167 SILUV		1,560491	136,5
53	-1111,410551	-1,006437			137,0
54	-419,465047	-45,153215 SILUV		1,560491	138,9
55	657,652879	-27,561809			138,4
56	0,000000	11,279146			129,1
57	-1714,364190	-34,463306 SILUV		1,560491	133,1
58	435,051330	-26,422505			131,9
59	-217,425708	-40,030383 SILUV		1,560491	113,2
60	191072,918549	-0,999778			109,6
61	-106,841172	-32,593766 SILUV		1,560491	85,0
62	-202,323930	-0,999427			77,0
63	-79,299863	-25,891843 SILUV		1,560491	63,5
64	-117,061751	-0,998476			52,9
65	-70,340516	-36,868819 SILUV		1,560491	46,7
66	0,000000	-1,001571 H2OV193		1,436823	20,5
67	0,000000	0,000000			19,0
[0165]					

표 10a

비구면 상수

면	6	15	23	24	32
K	0	0	0	0	0
C1	8,416890E-08	-2,308559E-08	-8,485003E-09	-1,223767E-07	-1,223767E-07
C2	1,006640E-12	1,109550E-13	-6,734945E-14	-7,438273E-12	-7,438273E-12
C3	3,617643E-16	-6,344353E-18	5,661979E-19	-4,704304E-16	-4,704304E-16
C4	-4,192188E-20	1,566682E-22	-2,504587E-22	3,963572E-21	3,963572E-21
C5	6,704096E-26	-4,902118E-27	2,908669E-26	-6,736661E-24	-6,736661E-24
C6	1,721955E-28	4,306889E-32	-1,350234E-30	-4,531767E-28	-4,531767E-28
면	33	43	45	47	50
K	0	0	0	0	0
C1	-8,485003E-09	-3,497951E-09	-4,202804E-08	6,218114E-08	3,138180E-08
C2	-6,734945E-14	-5,106017E-13	1,982600E-12	4,755456E-12	-3,924136E-13
C3	5,661979E-19	6,844726E-17	-1,463517E-16	4,467358E-16	5,657046E-18
C4	-2,504587E-22	-3,263478E-21	9,687863E-21	2,313332E-20	-6,552593E-22
C5	2,908669E-26	9,349870E-26	2,764278E-24	-3,886568E-24	2,087202E-26
C6	-1,350234E-30	2,248476E-30	7,460803E-29	4,543438E-28	-5,207993E-31
면	55	62	64		
K	0	0	0		
C1	-5,022929E-10	-2,500268E-08	-1,132630E-07		
C2	-3,387071E-14	-7,360583E-12	-3,255025E-11		
C3	-1,887886E-17	1,175353E-15	6,754420E-15		
C4	6,061750E-22	-2,566402E-19	-9,778374E-19		
C5	-8,730441E-27	2,406082E-23	6,403897E-23		
C6	4,736715E-32	-1,314800E-27	1,523975E-27		

[0166]

표 11

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	42,716567			63,0
1	187,082284	29,074103	SIO2	1,560491	87,7
2	1122,624300	13,704059			87,8
3	257,788495	25,970502	SIO2	1,560491	89,3
4	4087,923719	6,751806			88,2
5	149,090802	9,999268	SIO2	1,560491	84,3
6	112,190840	20,619019			79,4
7	222,671339	39,005001	SIO2	1,560491	79,4
8	-171,486868	0,999098			77,9
9	72,242638	58,534093	SIO2	1,560491	61,0
10	103,263585	23,657309			38,2
11	-120,537552	36,218695	SIO2	1,560491	39,7
12	-79,009690	13,559024			52,6
13	-70,743286	10,000301	SIO2	1,560491	55,6
14	-406,875493	15,578104			72,7
15	-167,014571	41,099022	SIO2	1,560491	76,7
16	-97,881974	0,999302			86,2
17	-289,132352	49,908319	SIO2	1,560491	102,4
18	-127,491717	0,999640			108,2
19	-915,187280	29,128849	SIO2	1,560491	114,2
20	-267,279137	70,000315			116,1
21	0,000000	-99,530888	REFL		163,4
22	-211,224346	-59,634155	SIO2	1,560491	129,3
23	847,318306	-285,786240			127,5
24	108,606993	-12,500000	SIO2	1,560491	68,7
25	-2037,814268	-40,801930			77,3
26	98,650256	-12,500000	SIO2	1,560491	79,4
27	173,699507	-12,863441			95,4
28	147,630649	12,863441	REFL		98,7
29	173,699507	12,500000	SIO2	1,560491	95,4
30	98,650256	40,801930			79,4
31	-2037,814268	12,500000	SIO2	1,560491	77,3
32	108,606993	285,786240			68,7
33	847,318306	59,634155	SIO2	1,560491	127,5
34	-211,224346	81,116047			129,3
35	0,000000	-73,612596	REFL		160,7
36	-389,330139	-33,487696	SIO2	1,560491	114,9
37	1028,934202	-0,999947			113,5
38	-174,265376	-32,363134	SIO2	1,560491	104,3
39	-396,847027	-1,000532			99,8
40	-121,243745	-48,918207	SIO2	1,560491	89,3
41	-131,171270	-29,702617			71,3
42	335,952888	-10,034790	SIO2	1,560491	69,3
43	-82,977553	-43,925742			61,4
44	142,301184	-9,999862	SIO2	1,560491	63,2
45	-263,305242	-23,458962			74,7

46	2291,125201	-61,398344	SIO2	1,560491	84,5
47	165,812687	-1,061241			103,9
48	486,553030	-37,309271	SIO2	1,560491	113,9
49	194,984003	-21,455915			120,7
50	-2153,235102	-50,329924	SIO2	1,560491	142,6
51	291,296473	-0,999132			144,8
52	-443,499291	-44,594835	SIO2	1,560491	146,7
53	1173,500711	-8,577265			145,5
54	0,000000	7,578035			138,4
55	-337,532449	-35,808358	SIO2	1,560491	139,1
56	-1836,960645	-1,165380			136,4
57	-439,395199	-28,816834	SIO2	1,560491	133,5
58	2161,178835	-0,998190			130,3
59	-260,497359	-36,004531	SIO2	1,560491	115,8
60	5382,003743	-0,997164			110,1
61	-122,176927	-36,201583	SIO2	1,560491	86,2
62	-321,548352	-1,000000			76,5
63	-54,686592	-41,835126	SIO2	1,560491	49,5
64	0,000000	-3,000000	H2O	1,436823	25,2
65	0,000000	0,000000			18,8

표 11a

비구면 상수					
면	8	14	19	22	25
K	0	0	0	0	0
C1	1,079370E-07	7,669220E-08	-7,045424E-09	1,010508E-08	3,738770E-08
C2	1,064327E-12	-1,973038E-11	-3,066122E-14	1,795924E-13	-3,496492E-12
C3	-4,566909E-16	2,138994E-15	-4,118337E-18	1,934995E-18	3,233016E-16
C4	1,905320E-19	-1,074179E-19	3,495758E-22	1,389960E-22	-3,498294E-20
C5	-1,972022E-23	-2,090955E-24	-2,483792E-26	-5,289985E-27	2,704951E-24
C6	8,751032E-28	4,279927E-28	4,016359E-31	1,320749E-31	-9,856748E-29
면	31	34	42	46	48
K	0	0	0	0	0
C1	3,738770E-08	1,010508E-08	3,117477E-08	8,249850E-08	4,142725E-08
C2	-3,496492E-12	1,795924E-13	-1,385143E-11	-1,955317E-13	-2,012061E-12
C3	3,233016E-16	1,934995E-18	2,707311E-15	-8,022466E-17	1,566310E-17
C4	-3,498294E-20	1,389960E-22	-3,351896E-19	-1,723197E-20	1,046236E-22
C5	2,704951E-24	-5,289985E-27	2,318550E-23	-8,777152E-25	3,404661E-25
C6	-9,856748E-29	1,320749E-31	-7,018917E-28	-2,800720E-28	-8,280605E-30
면	51	57	60		
K	0	0	0		
C1	3,292883E-10	4,807681E-08	3,409977E-09		
C2	-7,254285E-13	-2,265563E-12	-3,641765E-12		
C3	2,476488E-17	6,703492E-17	2,594792E-16		
C4	-1,056859E-21	-1,704146E-21	-1,764035E-20		
C5	4,966804E-26	4,472968E-26	7,777614E-25		
C6	-8,485797E-31	-6,865707E-31	-1,797945E-29		

[0169]

표 12

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	35,040681			61,5
1	210,405327	30,736588	SIO2	1,560491	81,0
2	-829,214191	5,286654			81,6
3	107,948426	51,211605	SIO2	1,560491	82,3
4	81,561700	24,185596			66,5
5	129,355284	38,167801	SIO2	1,560491	67,5
6	-166,842164	0,997639			65,8
7	73,621253	52,812760	SIO2	1,560491	55,2
8	87,502326	23,343983			35,4
9	-63,355137	18,274984	SIO2	1,560491	38,4
10	-64,795456	15,650649			46,8
11	-65,436171	11,477841	SIO2	1,560491	52,6
12	-192,744558	16,904355			69,7
13	-246,808133	48,828721	SIO2	1,560491	85,8
14	-107,969356	0,997713			94,9
15	-447,790890	56,851474	SIO2	1,560491	111,1
16	-133,844748	0,997553			116,8
17	315,857486	38,321196	SIO2	1,560491	120,8
18	-1923,797869	0,996321			119,7
19	232,932637	43,497172	SIO2	1,560491	114,0
20	-887,954229	59,994922			110,5
21	0,000000	-177,093526	REFL		80,1
22	102,645236	-12,500000	SIO2	1,560491	67,0
23	942,361489	-43,357484			77,8
24	90,416551	-12,500000	SIO2	1,560491	79,9
25	149,946360	-13,736983			97,4
26	131,782255	13,736983	REFL		100,5
27	149,946360	12,500000	SIO2	1,560491	97,4
28	90,416551	43,357484			79,9
29	942,361489	12,500000	SIO2	1,560491	77,8
30	102,645236	177,093526			67,0
31	0,000000	-60,055220	REFL		75,6
32	104914,890260	-35,073765	SIO2	1,560491	98,4
33	219,963934	-0,997320			101,4
34	-485,974374	-33,321196	SIO2	1,560491	106,4
35	531,348627	-0,997416			106,7
36	-179,150861	-35,974078	SIO2	1,560491	104,0
37	-726,299833	-0,997789			101,1
38	-143,133378	-31,466370	SIO2	1,560491	92,9
39	-333,246416	-43,619093			87,4
40	149,805913	-9,999074	SIO2	1,560491	78,6
41	-96,090593	-42,639692			69,3
42	224,529027	-9,998160	SIO2	1,560491	70,5
43	-264,668390	-13,559760			81,5
44	-938,629305	-29,640517	SIO2	1,560491	87,3
45	304,621140	-22,447192			93,1

46	-943,485170	-40,752283	SIO2	1,560491	115,1
47	271,215785	-2,888195			119,3
48	-456,833471	-43,199885	SIO2	1,560491	132,8
49	693,683615	-0,999609			133,5
50	-281,164030	-30,395117	SIO2	1,560491	132,9
51	-613,816799	-6,979889			131,4
52	0,000000	4,747264			128,8
53	-323,801518	-45,333595	SIO2	1,560491	131,0
54	567,522747	-0,997957			129,5
55	-227,500831	-39,940578	SIO2	1,560491	115,7
56	2013,736081	-0,994433			111,6
57	-127,539619	-33,332450	SIO2	1,560491	88,1
58	-263,904129	-0,995386			79,4
59	-186,455700	-17,466462	SIO2	1,560491	75,0
60	-223,493619	-1,000000			65,7
61	-50,654088	-43,114607	SIO2	1,560491	46,1
62	0,000000	-1,001571	H2O	1,436823	20,2
63	0,000000	0,000000			18,4

표 12a

비구면 상수					
면	6	15	20	23	29
K	0	0	0	0	0
C1	1,415105E-07	-3,894450E-08	3,025563E-08	1,956249E-08	1,956249E-08
C2	2,826103E-11	2,477873E-13	-9,725078E-13	-1,254267E-12	-1,254267E-12
C3	-2,796060E-15	-1,083388E-17	5,264859E-17	9,958049E-17	9,958049E-17
C4	-2,054534E-20	-9,685453E-22	-2,790853E-21	-1,339908E-20	-1,339908E-20
C5	2,141589E-23	4,488758E-26	1,033038E-25	1,243181E-24	1,243181E-24
C6	2,934466E-27	-1,114090E-30	-1,853921E-30	-1,590289E-29	-1,590289E-29
면	39	40	42	46	53
K	0	0	0	0	0
C1	-2,460699E-08	-1,818564E-07	9,053886E-08	2,136533E-08	3,430277E-08
C2	7,712743E-13	-5,379726E-12	-1,959930E-12	6,940713E-13	2,113104E-13
C3	-8,069808E-17	1,480406E-15	-3,377347E-17	-1,785783E-17	-8,054096E-17
C4	-5,118403E-22	-1,519056E-19	3,600872E-20	-1,433861E-21	3,084255E-21
C5	-4,277639E-25	1,009523E-23	-8,476096E-24	1,884530E-25	-3,491487E-26
C6	1,160028E-29	-4,043479E-28	3,114715E-28	-8,828841E-30	5,775365E-32
면	55	58			
K	0	0			
C1	2,382259E-08	9,580994E-08			
C2	-8,346810E-13	-3,279417E-11			
C3	1,015704E-16	5,067874E-15			
C4	5,829694E-22	-5,784345E-19			
C5	6,456340E-26	4,554897E-23			
C6	-7,406922E-30	-1,883439E-27			

[0172]

표 13

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	35,000921			64,0
1	187,873268	27,994570	SIO2	1,560491	84,8
2	1232,241084	0,999905			84,9
3	208,335351	22,691065	SIO2	1,560491	85,8
4	516,062469	36,805573			84,3
5	144,085611	11,684135	SIO2	1,560491	79,4
6	104,200976	18,908624			74,4
7	198,091293	38,252361	SIO2	1,560491	74,7
8	-192,861116	2,099088			73,3
9	68,893595	56,883996	SIO2	1,560491	61,6
10	85,948719	33,744342			40,9
11	-114,007614	22,821973	SIO2	1,560491	45,3
12	-76,222967	9,221322			52,2
13	-67,210067	9,999789	SIO2	1,560491	53,7
14	-429,663877	10,809503			70,6
15	-265,085106	43,979820	SIO2	1,560491	76,7
16	-101,149234	0,999957			85,3
17	-188,336349	61,381983	SIO2	1,560491	94,4
18	-125,228059	0,999649			108,4
19	-831,599269	31,650721	SIO2	1,560491	113,5
20	-227,778209	70,000634			115,5
21	0,000000	-10,976723	REFL		113,6
22	-197,591390	-49,195844	SIO2	1,560491	114,4
23	1113,814097	-282,271651			112,2
24	95,811897	-12,500000	SIO2	1,560491	68,9
25	1585,519591	-38,490833			81,2
26	106,142717	-12,500000	SIO2	1,560491	83,5
27	160,434031	-12,092178			98,0
28	144,603311	12,092178	REFL		101,8
29	160,434031	12,500000	SIO2	1,560491	98,0
30	106,142717	38,490833			83,5
31	1585,519591	12,500000	SIO2	1,560491	81,2
32	95,811897	282,271651			68,9
33	1113,814097	49,195844	SIO2	1,560491	112,2
34	-197,591390	10,976723			114,4
35	0,000000	-70,000758	REFL		113,0
36	-227,942708	-45,666153	SIO2	1,560491	113,9
37	815,467694	-8,857490			111,9
38	-130,706498	-42,732270	SIO2	1,560491	96,7
39	-422,473074	-3,774367			91,0
40	-347,973618	-10,000122	SIO2	1,560491	87,2
41	-187,015492	-26,831797			79,4
42	305,312838	-9,999427	SIO2	1,560491	77,7
43	-96,429310	-63,819408			67,9
44	128,506823	-9,999684	SIO2	1,560491	71,4
45	-306,117569	-15,977415			85,1
46	4806,899558	-32,925545	SIO2	1,560491	89,1
47	230,072868	-16,329646			96,4

[0173]

48	1322,097164	-30,272168	SIO2	1,560491	111,8
49	252,570224	-1,000013			117,3
50	-862,460198	-42,042752	SIO2	1,560491	133,4
51	448,126973	-5,878180			135,8
52	-378,669699	-51,982596	SIO2	1,560491	142,6
53	730,087868	-26,644994			141,8
54	0,000000	0,211836			130,3
55	-454,237341	-34,638587	SIO2	1,560491	132,4
56	896,710905	-0,999763			131,1
57	-281,292658	-31,904925	SIO2	1,560491	122,1
58	-1508,491985	-0,999650			118,8
59	-157,343378	-32,737319	SIO2	1,560491	105,3
60	-431,549831	-0,998214			98,8
61	-227,748250	-34,282018	SIO2	1,560491	96,4
62	1679,133063	-1,000000			90,0
63	-57,914528	-47,987219	SIO2	1,560491	52,2
64	0,000000	-3,000000	H2O	1,436822	24,4
65	0,000000	0,000000			19,0

[0174]

표 13a

비구면 상수					
면	8	19	22	25	31
K	0	0	0	0	0
C1	8,300393E-08	-1,573837E-08	1,023614E-08	2,221568E-08	2,221568E-08
C2	1,027628E-11	-1,239737E-13	1,645106E-13	-1,740421E-12	-1,740421E-12
C3	-1,162954E-15	4,333229E-19	5,476658E-18	8,521877E-17	8,521877E-17
C4	2,985096E-19	4,074898E-23	5,702605E-23	-2,769929E-21	-2,769929E-21
C5	-2,802134E-23	-1,053291E-26	9,144213E-28	-2,436823E-25	-2,436823E-25
C6	1,422951E-27	3,216727E-31	2,477447E-32	1,867891E-29	1,867891E-29
면	34	37	39	42	48
K	0	0	0	0	0
C1	1,023614E-08	-2,156946E-08	2,940607E-08	-4,027138E-08	3,236874E-08
C2	1,645106E-13	7,245612E-13	-3,554065E-12	-8,699926E-12	-3,262283E-13
C3	5,476658E-18	-3,214615E-17	2,494890E-16	1,342629E-15	2,281353E-17
C4	5,702605E-23	1,250838E-21	-1,750741E-20	-1,587155E-19	2,583318E-22
C5	9,144213E-28	-3,654841E-26	8,304704E-25	1,051342E-23	-8,007782E-27
C6	2,477447E-32	5,939707E-31	-4,233041E-29	-3,667649E-28	2,555841E-30
면	55	57	60		
K	0	0	0		
C1	2,858710E-08	-6,660513E-09	-8,504243E-08		
C2	-4,529671E-13	1,798520E-13	9,820443E-13		
C3	-2,789924E-17	8,149876E-17	-5,540310E-17		
C4	2,259110E-21	-5,213396E-22	1,576819E-20		
C5	-7,538599E-26	-1,301705E-27	-9,640368E-25		
C6	9,633331E-31	-5,575917E-31	1,171801E-29		

[0175]



표 15

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	35,638328			64,5
1	180,670546	28,377083	SIO2	1,560491	86,9
2	823,598018	1,194225			86,9
3	205,952639	21,462318	SIO2	1,560491	87,9
4	398,186838	32,742116			86,4
5	132,286925	9,999671	SIO2	1,560491	82,8
6	105,118100	22,332626			78,4
7	169,334381	39,894990	SIO2	1,560491	78,9
8	-204,634515	0,998375			77,3
9	71,137197	56,763393	SIO2	1,560491	63,5
10	89,028585	28,411826			42,3
11	-109,689407	29,990063	SIO2	1,560491	42,5
12	-79,244543	11,316478			52,9
13	-69,719014	9,999481	SIO2	1,560491	55,1
14	-486,086468	8,908815			72,6
15	-280,858669	63,675056	SIO2	1,560491	77,0
16	-111,752476	0,999172			95,1
17	-263,723959	47,422516	SIO2	1,560491	107,8
18	-134,607968	0,998507			113,2
19	-648,995845	28,867753	SIO2	1,560491	116,3
20	-239,623615	69,998695			118,1
21	0,000000	-9,999382	REFL		115,6
22	-176,982011	-52,138664	SIO2	1,560491	117,7
23	2325,743514	-250,507300			115,3
24	98,260574	-12,500000	SIO2	1,560491	68,0
25	8846,828964	-46,770944			78,6
26	91,149491	-12,500000	SIO2	1,560491	80,6
27	149,955261	-18,614447			98,7
28	143,121066	18,614447	REFL		106,4
29	149,955261	12,500000	SIO2	1,560491	98,7
30	91,149491	46,770944			80,6
31	8846,828964	12,500000	SIO2	1,560491	78,6
32	98,260574	250,507300			68,0
33	2325,743514	52,138664	SIO2	1,560491	115,3
34	-176,982011	9,999382			117,7
35	0,000000	-69,999093	REFL		117,4
36	-198,540813	-50,399536	SIO2	1,560491	120,7
37	-96842,830748	-0,998438			118,2
38	-171,973861	-30,749387	SIO2	1,560491	106,4
39	-310,515975	-0,999047			100,9
40	-148,789628	-29,674304	SIO2	1,560491	92,9
41	-216,223375	-29,457017			83,9
42	244,105965	-9,998957	SIO2	1,560491	81,6
43	-94,244903	-51,985700			68,7
44	177,704589	-9,999140	SIO2	1,560491	70,5
45	-255,547186	-23,809565			80,1

[0176]

46	1016,476754	-31,174795	SIO2	1,560491	85,3
47	185,094367	-0,999190			93,0
48	1691,382932	-25,547970	SIO2	1,560491	105,3
49	356,397350	-45,184652			109,5
50	-673,758971	-45,536220	SIO2	1,560491	137,5
51	386,080342	-0,998330			139,3
52	-725,704793	-34,052538	SIO2	1,560491	143,2
53	1177,576128	-20,729220			143,2
54	0,000000	19,731628			138,3
55	-296,953200	-49,211938	SIO2	1,560491	142,1
56	755,844934	-0,996608			140,3
57	-413,530408	-40,022653	SIO2	1,560491	135,6
58	728,550434	-0,994509			133,1
59	-253,678570	-33,049432	SIO2	1,560491	114,4
60	-3840,733691	-0,992017			108,6
61	-147,857222	-36,663873	SIO2	1,560491	91,0
62	-727,362791	-1,000000			82,4
63	-54,588882	-41,518373	SIO2	1,560491	49,4
64	0,000000	-3,000000	H2O	1,436822	25,6
65	0,000000	0,000000			19,1

[0177]

표 15a

비구면 상수					
면	8	19	22	25	31
K	0	0	0	0	0
C1	1,080775E-07	-1,359371E-08	1,195268E-08	1,894952E-08	1,894952E-08
C2	4,576422E-12	-1,179706E-13	3,137653E-13	-2,377925E-12	-2,377925E-12
C3	-8,540180E-16	-1,702891E-18	4,990292E-18	2,890682E-16	2,890682E-16
C4	2,711292E-19	8,483261E-23	5,081387E-22	-5,626586E-20	-5,626586E-20
C5	-3,150111E-23	-9,645405E-27	-1,599365E-26	6,907483E-24	6,907483E-24
C6	1,652368E-27	2,669817E-31	6,313609E-31	-3,643846E-28	-3,643846E-28
면	34	42	46	48	51
K	0	0	0	0	0
C1	1,195268E-08	-5,071114E-08	2,526230E-08	1,948430E-08	-7,924272E-09
C2	3,137653E-13	-7,730551E-12	5,333528E-12	-3,427570E-12	-2,800312E-13
C3	4,990292E-18	1,390231E-15	-2,388835E-16	8,808674E-17	-1,107739E-18
C4	5,081387E-22	-1,451491E-19	1,259420E-20	-8,959654E-22	-6,249802E-22
C5	-1,599365E-26	9,288570E-24	-1,438626E-24	8,169992E-25	3,539057E-26
C6	6,313609E-31	-2,767389E-28	4,673358E-29	-4,150555E-29	-3,955788E-31
면	56	57	60		
K	0	0	0		
C1	-5,185154E-08	2,760546E-08	2,284067E-09		
C2	1,533838E-12	-1,425919E-12	-5,023236E-12		
C3	-3,899899E-17	4,438919E-17	4,371011E-16		
C4	2,974803E-21	1,556484E-21	-3,186523E-20		
C5	-1,127749E-25	-7,877661E-26	1,530451E-24		
C6	1,290864E-30	3,875637E-31	-3,713691E-29		

[0178]

표 16

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	35,000018			61,5
1	176,014829	27,505489	SIO2	1,560491	83,2
2	841,641338	3,539440			83,3
3	235,708002	18,995896	SIO2	1,560491	84,2
4	435,386108	31,751453			83,2
5	145,827863	9,997737	SIO2	1,560491	81,5
6	108,756276	21,241416			77,5
7	172,246858	43,116768	SIO2	1,560491	78,7
8	-170,835113	1,011739			77,5
9	69,519772	62,982649	SIO2	1,560491	62,1
10	79,357512	24,125307			37,1
11	-105,554185	28,151777	SIO2	1,560491	40,1
12	-75,432491	8,970185			50,0
13	-65,960377	9,998436	SIO2	1,560491	51,6
14	-458,378416	15,879266			68,1
15	-182,010566	40,279435	SIO2	1,560491	74,6
16	-98,619683	0,998823			84,4
17	-298,466841	53,135226	SIO2	1,560491	100,4
18	-121,383228	0,999120			106,3
19	-835,480319	32,135277	SIO2	1,560491	109,9
20	-214,880198	81,470423			111,6
21	0,000000	-104,650759	REFL		105,0
22	-181,003736	-50,001353	SIO2	1,560491	108,2
23	25242,924145	-247,127318			104,9
24	102,272953	-12,500000	SIO2	1,560491	70,6
25	2103,060508	-45,023548			79,1
26	93,409938	-12,500000	SIO2	1,560491	81,3
27	183,538848	-17,774476			102,5
28	145,905578	17,774476	REFL		106,5
29	183,538848	12,500000	SIO2	1,560491	102,5
30	93,409938	45,023548			81,3
31	2103,060508	12,500000	SIO2	1,560491	79,1
32	102,272953	247,127318			70,6
33	25242,924145	50,001353	SIO2	1,560491	104,9
34	-181,003736	104,650759			108,2
35	0,000000	-69,997840	REFL		105,8
36	-274,353554	-38,229015	SIO2	1,560491	110,1
37	1131,690506	-0,997876			108,9
38	-183,833011	-33,580596	SIO2	1,560491	101,6
39	-632,386130	-3,643030			97,6
40	-138,532192	-34,568737	SIO2	1,560491	86,8
41	-189,656554	-26,890307			75,9
42	255,989593	-9,998587	SIO2	1,560491	73,9
43	-92,462677	-50,122191			64,9
44	175,417954	-9,998324	SIO2	1,560491	68,1
45	-239,557458	-20,895117			78,3

[0179]

46	893,327075	-36,743354	SIO2	1,560491	83,5
47	180,351521	-1,580032			92,3
48	1793,077203	-23,224027	SIO2	1,560491	102,7
49	346,025735	-46,740042			107,1
50	-587,720308	-49,840882	SIO2	1,560491	138,2
51	362,715565	-0,996413			139,9
52	-802,776800	-32,541316	SIO2	1,560491	143,2
53	1200,879163	-20,610535			143,1
54	0,000000	19,614848			138,0
55	-277,707719	-52,291236	SIO2	1,560491	141,8
56	708,666176	-0,995494			139,7
57	-424,462858	-35,408449	SIO2	1,560491	134,6
58	920,517618	-0,994818			131,9
59	-257,650413	-33,302544	SIO2	1,560491	115,0
60	-3892,659133	-0,993481			109,3
61	-150,518437	-37,001664	SIO2	1,560491	91,7
62	-815,328045	-1,000000			83,2
63	-54,709895	-42,146539	SIO2	1,560491	49,5
64	0,000000	-3,000000	H2O	1,436822	24,8
65	0,000000	0,000000			18,4

[0180]

표 16a

비구면 상수					
면	8	19	22	25	31
K	0	0	0	0	0
C1	9,477707E-08	-1,630325E-08	8,446555E-09	3,545371E-09	3,545371E-09
C2	1,961231E-12	-9,812446E-14	2,275492E-13	-6,774437E-13	-6,774437E-13
C3	-4,595943E-16	-1,945238E-18	-8,360514E-19	4,237596E-17	4,237596E-17
C4	2,712352E-19	2,190264E-22	1,164424E-21	-5,726376E-21	-5,726376E-21
C5	-3,717129E-23	-2,392299E-26	-6,873389E-26	1,719638E-25	1,719638E-25
C6	2,062145E-27	8,993812E-31	2,030241E-30	1,264086E-29	1,264086E-29
면	34	42	46	48	51
K	0	0	0	0	0
C1	8,446555E-09	-3,731377E-08	-7,541203E-09	3,402805E-08	-7,582220E-09
C2	2,275492E-13	-5,506103E-12	3,280912E-12	-2,111476E-12	-1,607342E-13
C3	-8,360514E-19	1,183283E-15	-1,338960E-16	3,392400E-17	-9,929315E-18
C4	1,164424E-21	-1,705010E-19	-2,204551E-20	-3,518123E-21	-4,709955E-22
C5	-6,873389E-26	1,532771E-23	5,087511E-26	1,006578E-24	4,064977E-26
C6	2,030241E-30	-6,241836E-28	-4,751065E-28	-2,276157E-29	-5,868799E-31
면	56	57	60		
K	0	0	0		
C1	-5,466505E-08	3,173474E-08	4,604026E-09		
C2	1,620583E-12	-1,360966E-12	-4,261817E-12		
C3	-3,331287E-17	4,744992E-17	3,289463E-16		
C4	2,561164E-21	9,163771E-22	-2,280425E-20		
C5	-1,070898E-25	-7,066436E-26	9,960289E-25		
C6	1,395421E-30	7,159877E-31	-2,271390E-29		

[0181]

표 17

면	반경	두께	재료	굴절율	반지름
0	0,000000	35,062171			61,5
1	160,377892	33,915692	SIO2	1,560491	85,2
2	4339,545820	35,211752			85,0
3	134,501543	9,996831	SIO2	1,560491	83,7
4	111,692176	24,343835			80,0
5	176,022408	44,412851	SIO2	1,560491	81,0
6	-158,125766	1,097941			79,5
7	70,127955	63,281412	SIO2	1,560491	62,6
8	80,899024	23,149420			37,4
9	-104,439732	28,493683	SIO2	1,560491	39,7
10	-76,691544	9,373106			50,2
11	-66,201313	9,999364	SIO2	1,560491	51,9
12	-449,321456	12,356383			69,1
13	-193,830863	41,850652	SIO2	1,560491	73,7
14	-96,808240	0,997395			83,6
15	-309,193570	53,879882	SIO2	1,560491	100,4
16	-121,506051	0,996721			106,4
17	-1347,934891	32,667851	SIO2	1,560491	110,7
18	-232,958167	69,997839			112,2
19	0,000000	-95,009945	REFL		106,8
20	-169,601782	-49,964697	SIO2	1,560491	108,4
21	-2559,597028	-244,909101			104,7
22	94,645450	-12,500000	SIO2	1,560491	70,0
23	2366,726589	-50,185589			83,9
24	96,645650	-12,500000	SIO2	1,560491	86,5
25	158,153978	-11,143815			106,9
26	150,128583	11,143815	REFL		111,0
27	158,153978	12,500000	SIO2	1,560491	106,9
28	96,645650	50,185589			86,5
29	2366,726589	12,500000	SIO2	1,560491	83,9
30	94,645450	244,909101			70,0
31	-2559,597028	49,964697	SIO2	1,560491	104,7
32	-169,601782	95,009945			108,4
33	0,000000	-69,996314	REFL		106,9
34	-281,792007	-41,385881	SIO2	1,560491	110,8
35	657,889902	-0,997396			109,7
36	-174,312217	-32,438650	SIO2	1,560491	100,1
37	-476,477690	-1,935634			95,7
38	-123,498799	-34,625674	SIO2	1,560491	85,0
39	-152,214034	-29,454227			73,4
40	230,398053	-9,988522	SIO2	1,560491	71,5
41	-84,263230	-42,301978			62,8
42	148,358426	-9,995751	SIO2	1,560491	64,2
43	-285,965468	-29,500257			76,2
44	1365,214672	-52,201213	SIO2	1,560491	91,3
45	197,964169	-1,405485			110,1

46	471,452295	-43,072393	SIO2	1,560491	120,4
47	209,873148	-1,120291			130,5
48	-1186,156898	-60,630783	SIO2	1,560491	155,2
49	325,015642	-0,999174			157,9
50	-2211,880008	-27,251892	SIO2	1,560491	162,5
51	1353,381133	-0,997683			163,0
52	-333,578758	-60,245043	SIO2	1,560491	162,7
53	664,853013	-3,960500			160,4
54	0,000000	2,974292			153,2
55	-436,081909	-40,203050	SIO2	1,560491	152,1
56	1058,418471	-0,974875			149,3
57	-242,988440	-46,663567	SIO2	1,560491	127,0
58	1737,489827	-0,944194			120,7
59	-113,935104	-37,162408	SIO2	1,560491	86,5
60	-237,094762	-1,000000			75,1
61	-53,008742	-37,444181	SIO2	1,560491	48,1
62	0,000000	-3,000000	H2O	1,436823	26,7
63	0,000000	0,000000			18,4

표 17a

비구면 상수					
면	6	17	20	23	29
K	0	0	0	0	0
C1	1,567356E-07	-1,504554E-08	1,102741E-08	1,329977E-08	1,329977E-08
C2	-1,454311E-12	-1,033827E-13	3,161475E-13	-6,446967E-13	-6,446967E-13
C3	-4,821299E-16	-5,875858E-18	-3,234527E-18	2,574587E-17	2,574587E-17
C4	3,177351E-19	7,367131E-22	1,863348E-21	2,145483E-21	2,145483E-21
C5	-4,247779E-23	-5,690740E-26	-1,058278E-25	-6,859442E-25	-6,859442E-25
C6	2,417313E-27	1,690737E-30	3,288177E-30	4,363205E-29	4,363205E-29
면	32	40	44	46	49
K	0	0	0	0	0
C1	1,102741E-08	-7,623733E-08	5,961950E-08	4,163425E-08	1,556511E-08
C2	3,161475E-13	-2,696128E-12	2,260719E-12	-2,205874E-12	-9,513867E-13
C3	-3,234527E-18	1,720996E-15	1,675440E-17	-2,145810E-18	1,334037E-17
C4	1,863348E-21	-3,583626E-19	9,620913E-21	-9,265446E-21	-6,577842E-22
C5	-1,058278E-25	3,893269E-23	-4,439958E-24	1,471307E-24	4,785308E-26
C6	3,288177E-30	-1,781650E-27	-3,165933E-29	-4,599952E-29	-1,010940E-30
면	53	55	58		
K	0	0	0		
C1	-4,190276E-08	3,093715E-08	6,193974E-09		
C2	1,643663E-12	-1,212659E-12	-3,507726E-12		
C3	-4,727323E-17	4,234860E-17	2,841523E-16		
C4	7,314393E-22	-1,652445E-21	-1,871154E-20		
C5	7,386195E-27	5,642952E-26	7,577332E-25		
C6	-2,389707E-31	-7,153949E-31	-1,502450E-29		

[0184]

표 18

Tab.	D <sub>max</sub>	D <sub>M</sub>	D <sub>M</sub> / D <sub>max</sub>	Y'	NA	N <sub>L</sub>	N <sub>OP</sub>	COMP1	COMP2	COMP3
1	256.8	235.2	0.92	14.4	1.2	23	3	12.4	284.5	94.8
3	252.9	243.3	0.96	14.4	1.1	25	3	14.5	362.4	120.8
9	270.6	230.6	0.85	16.0	1.2	28	3	11.7	328.9	109.6
10	277.8	236.4	0.85	16.0	1.2	28	3	12.1	337.6	112.5
11	293.4	197.4	0.67	16.0	1.3	27	3	10.9	293.0	97.7
12	267.0	201.0	0.75	16.0	1.25	27	3	10.7	288.4	96.1
13	285.2	203.6	0.71	16.0	1.25	27	3	11.4	308.0	102.7
15	286.4	212.8	0.74	16.1	1.3	27	3	10.5	283.8	94.6
16	286.4	213.0	0.74	15.4	1.3	27	3	11.0	297.6	99.2
17	326.0	222.0	0.68	15.4	1.35	26	3	11.6	302.5	100.8

[0185]

### 산업상 이용 가능성

[0186]

본 발명은 투사 대물렌즈의 물체평면(object plane)에 배열된 패턴을 투사 대물렌즈의 이미지평면(image plane) 상에 결상하기 위한 카타디옵트릭 투사 대물렌즈에 관한 것으로, 컴팩트하면서도 성능이 우수한 투사 대물렌즈의 제조 및/또는 이를 이용한 반도체 소자 등의 제조분야에서 활용될 수 있다.

### 도면의 간단한 설명

[0059]

도 1은 본 발명에 따른 카타디옵트릭 투사 대물렌즈의 일 실시예를 가진 액침 리소그래피용 투사 노광 시스템을 개략적으로 도시한다.

[0060]

도 2는 굴절성 제1대물렌즈부분, 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분 및 굴절성 제3대물렌즈부분을 가진 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 바람직한 실시예의 디자인을 개략적으로 도시한다.

[0061]

도 3은 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 제1실시예의 렌즈부를 도시한다.

[0062]

도 4는 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 제2실시예의 렌즈부를 도시한다.

[0063]

도 5는 상이한 꺾임 기하학 및 교차하는 빔 경로를 갖는 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 일 실시예의 디자인을 개략적으로 도시한다.

[0064]

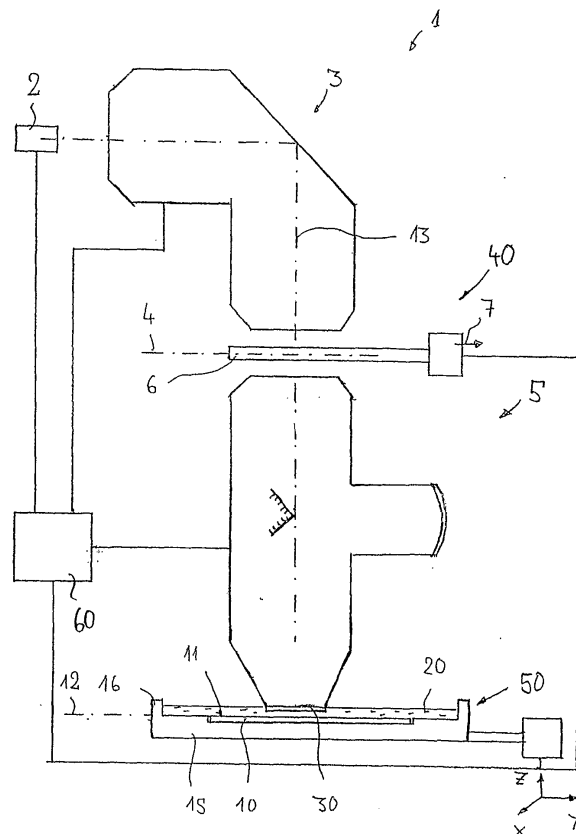
도 6은 카타디옵트릭 제1대물렌즈부분, 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분 및 굴절성 제3대물렌즈부분을 갖는 본 발명에 따른 투사 대물렌즈의 일 실시예를 개략적으로 도시한다.



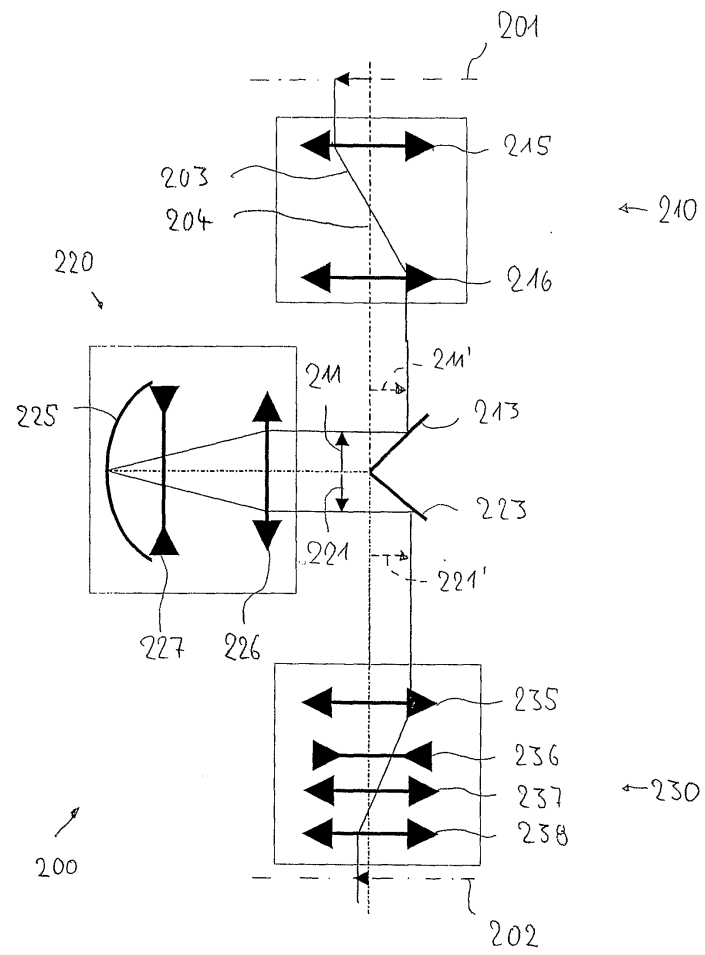
- [0065] 도 7은 도 6에 도시된 디자인에 사용될 수 있는 물리적 빔 스플리터를 가진 카타디옵트릭 제1대물렌즈부분의 일 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0066] 도 8은 본 발명에 따른 투사 대물렌즈들용 꺾음거울들용으로서의 다양한 거울 배열들을 도시한다.
- [0067] 도 9는 동축인 제1대물렌즈부분 및 제3대물렌즈부분을 갖는 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0068] 도 10은 동축인 제1대물렌즈부분 및 제3대물렌즈부분을 갖는 다른 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0069] 도 11은 물체-이미지-쉬프트(OIS)가 존재하지 않도록 측면으로 오프셋된 제1대물렌즈부분 및 제3대물렌즈부분을 갖는 실시예의 렌즈부를 도시하는 도면이며, 도 11a은 이를 위한 조건을 나타내는 도면이다.
- [0070] 도 12는 필드렌즈를 갖지 않는 레퍼런스 시스템의 렌즈부를 도시한다.
- [0071] 도 13은 꺾음거울들에서 본질적 텔레센트릭 주광선을 갖는 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0072] 도 14는 통상적인 시스템(a)에 따른, 그리고 꺾음거울에서 본질적 텔레센트릭 주광선을 갖는 실시예들(b)에 따른, 주광선의 경로를 개략적으로 도시한다.
- [0073] 도 15는 꺾음거울들에서 본질적 텔레센트릭 주광선을 갖고 꺾음거울들에 기하학적으로 가까운 필드렌즈를 가지며, 필드렌즈가 제1대물렌즈부분과 제3대물렌즈부분 모두에 광학적으로 위치한 다른 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0074] 도 16은  $NA=1,30$ 을 가지며 카타디옵트릭 제2대물렌즈부분 내에서 광학적으로 꺾음거울들로부터 더 떨어진 필드렌즈를 갖는 실시예의 렌즈부를 도시한다.
- [0075] 도 17은  $NA=1,35$ 를 갖는 도 16의 투사 대물렌즈의 변형예를 도시한다.

## 도면

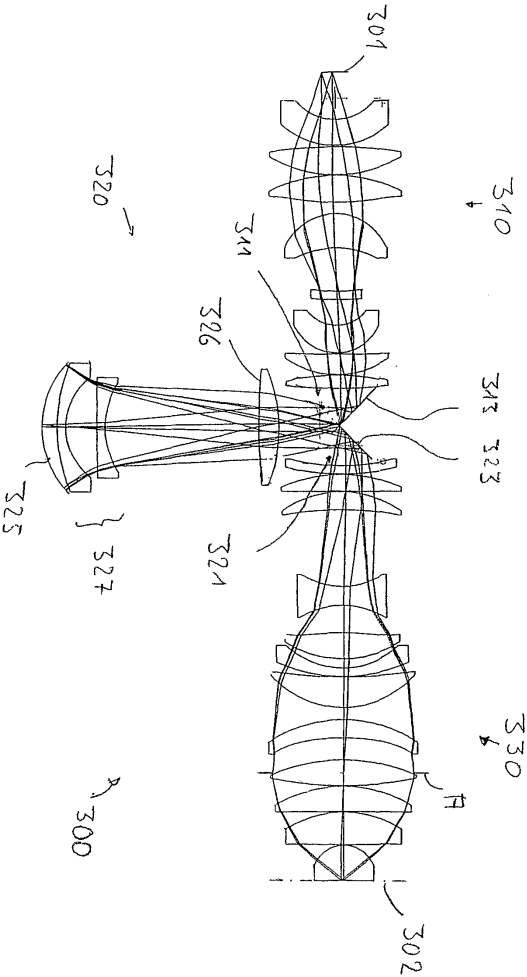
### 도면1



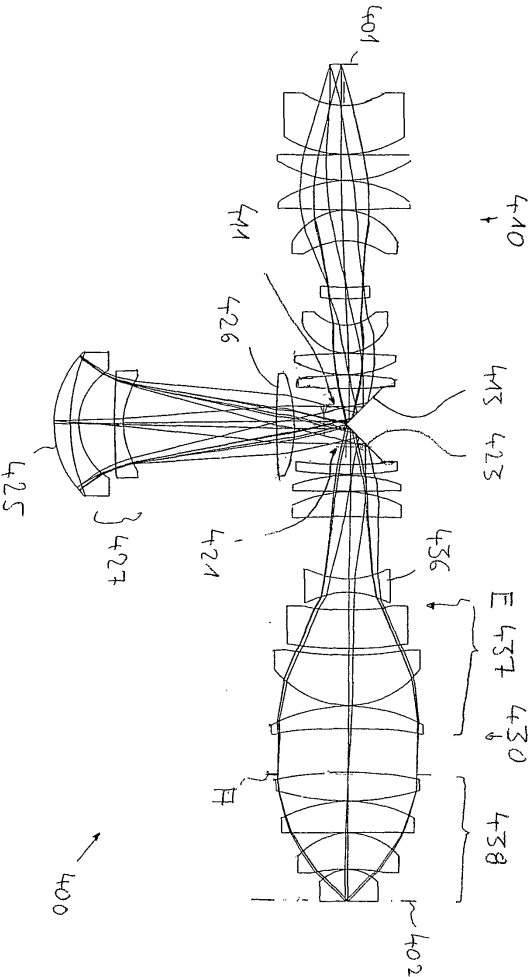
도면2



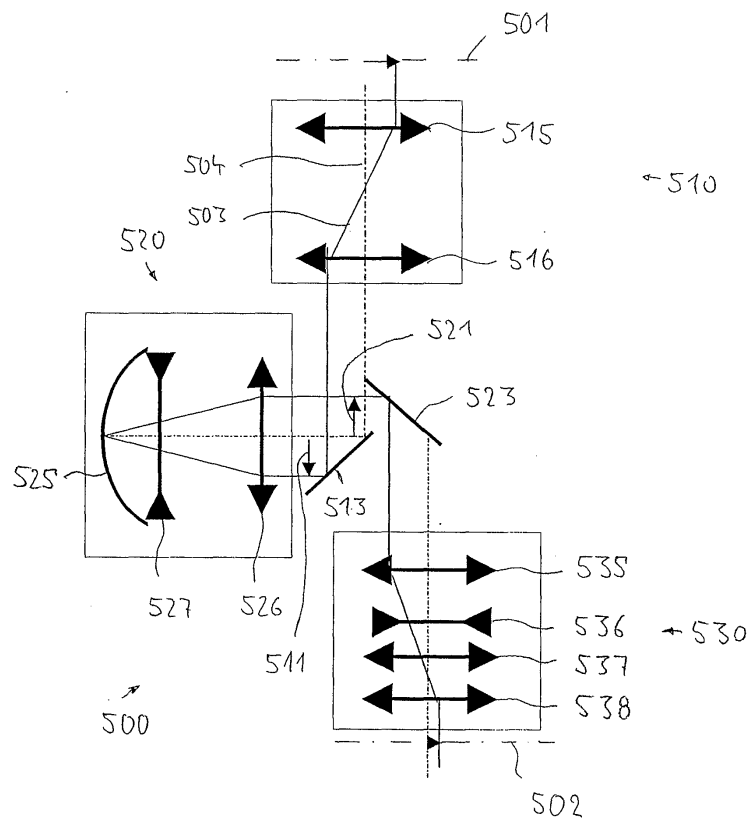
도면3



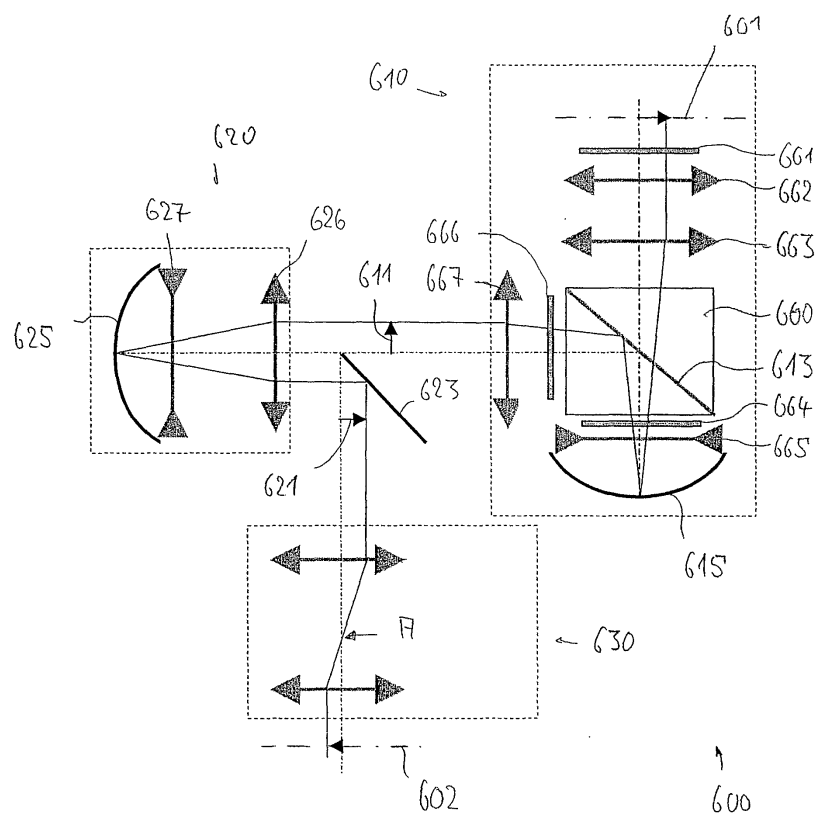
도면4



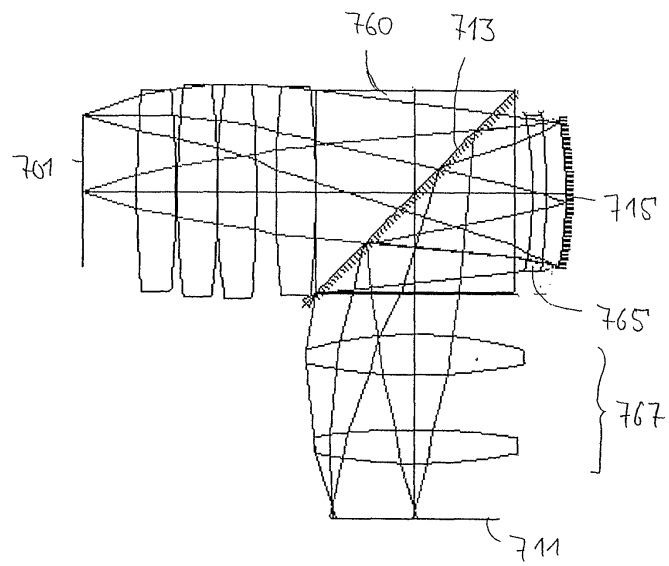
도면5



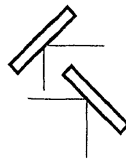
도면6



도면7



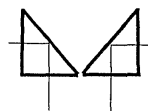
도면8a



도면8b

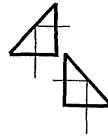


도면8c





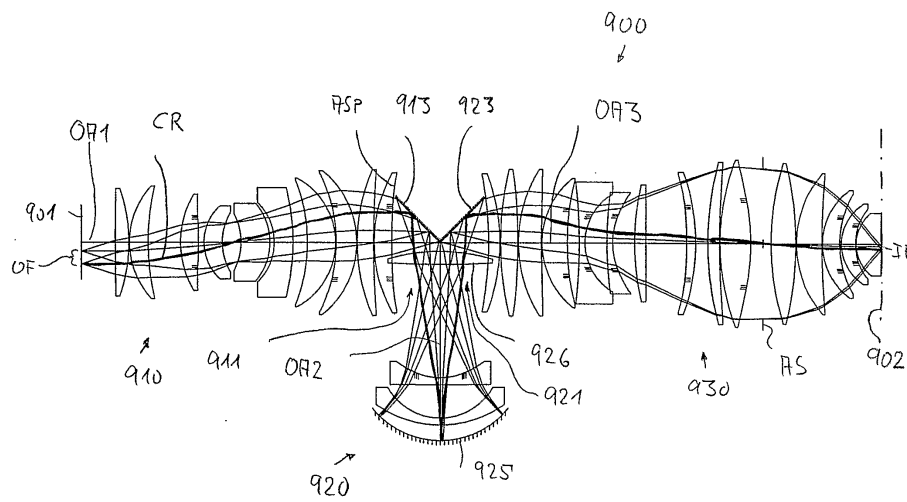
도면8d



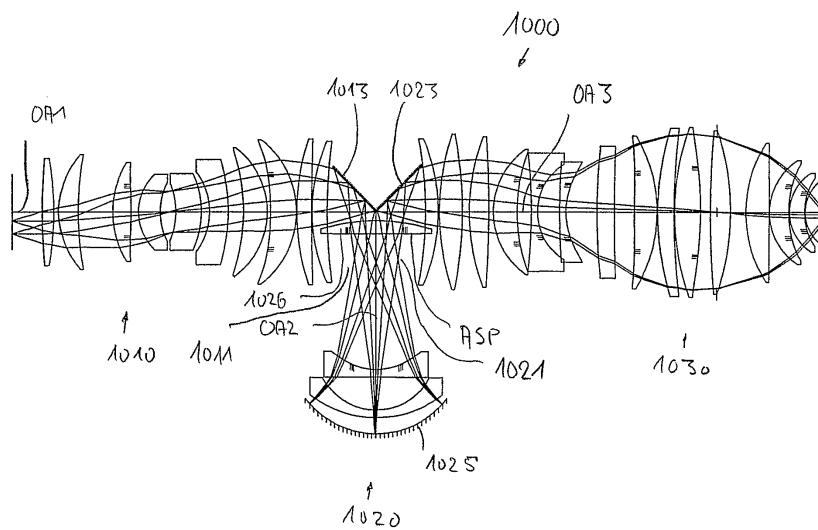
도면8e



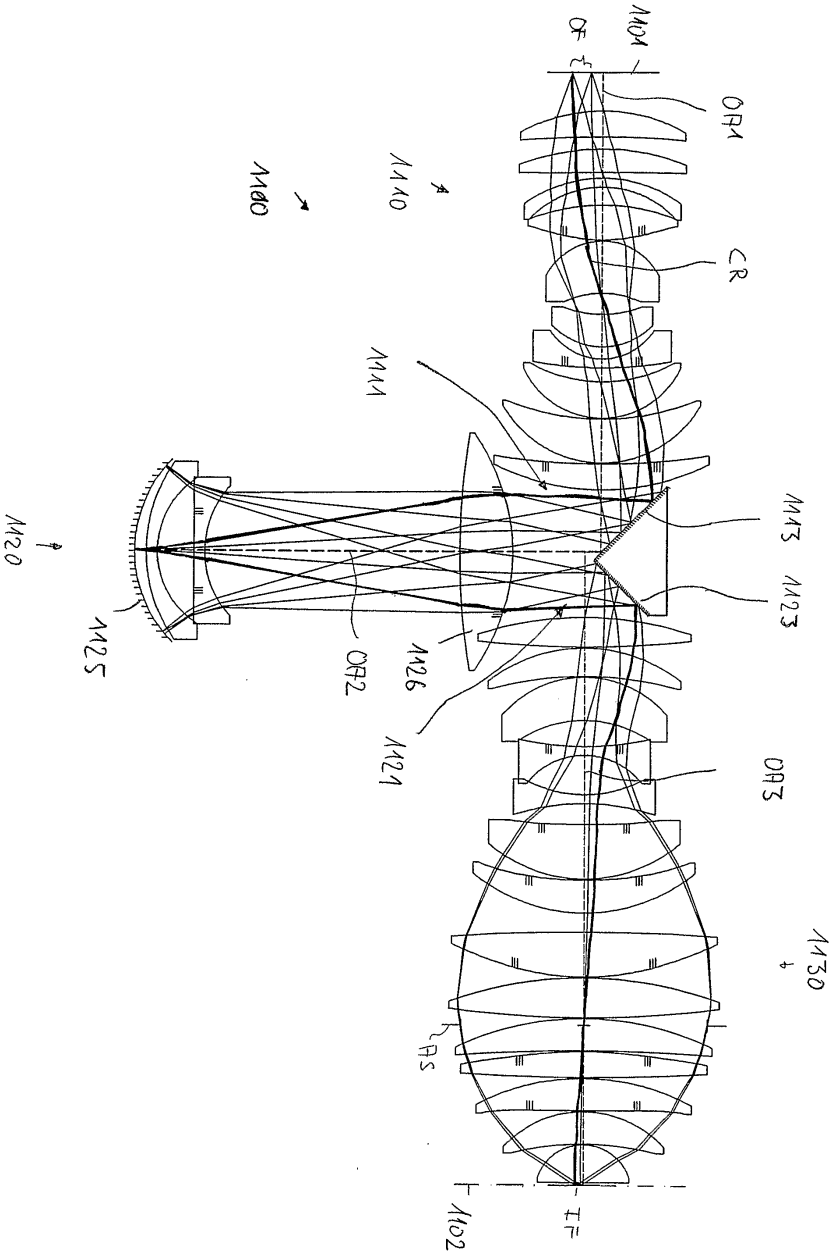
도면9



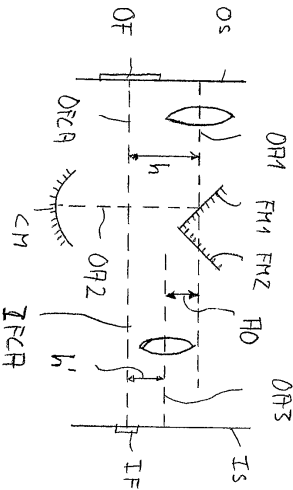
도면10



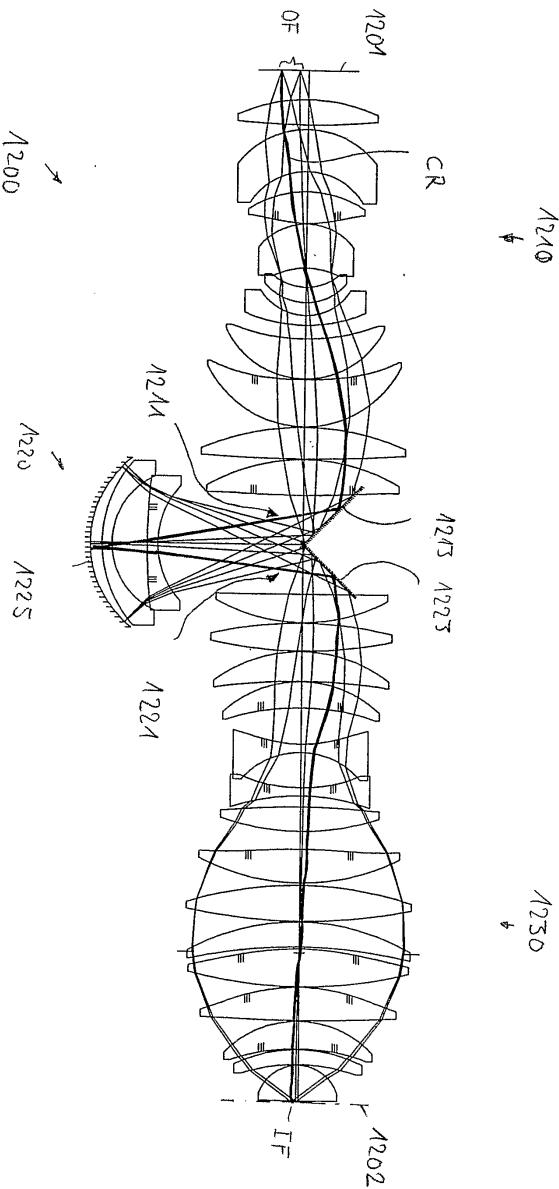
도면11



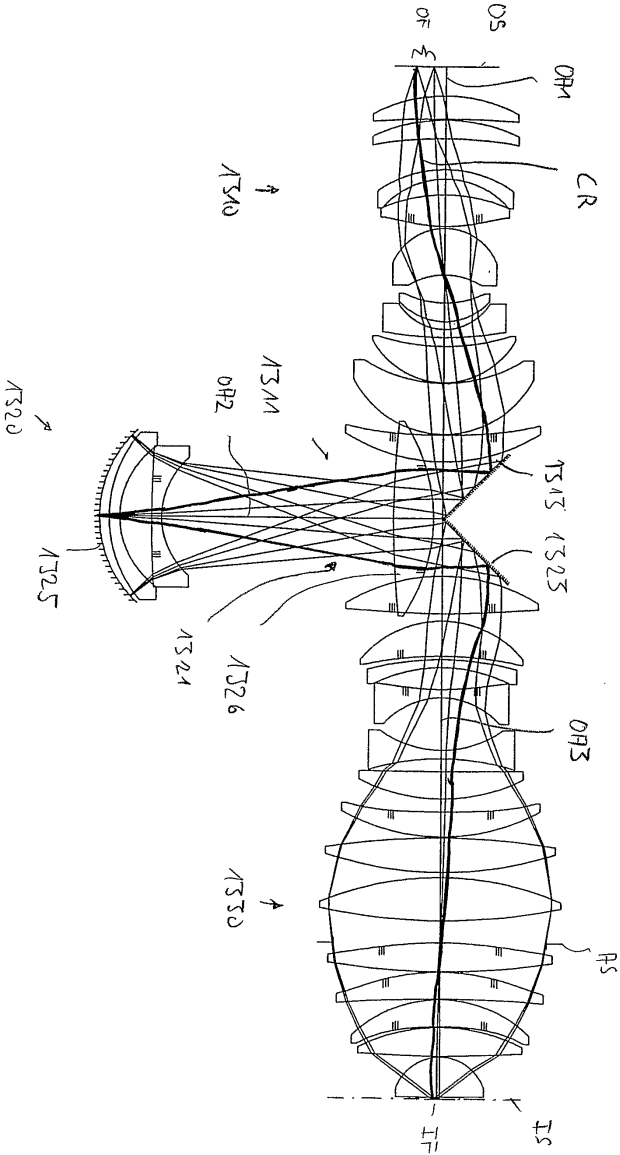
도면11a



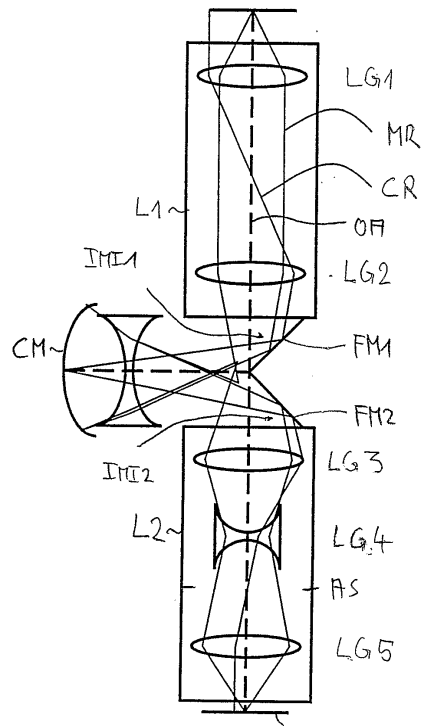
도면12



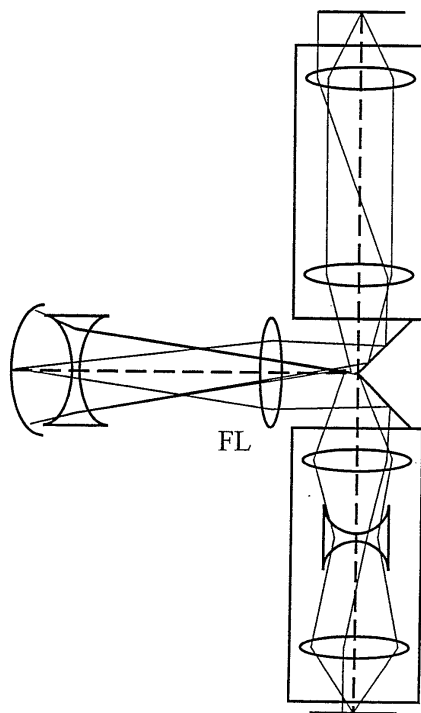
도면13



도면14a

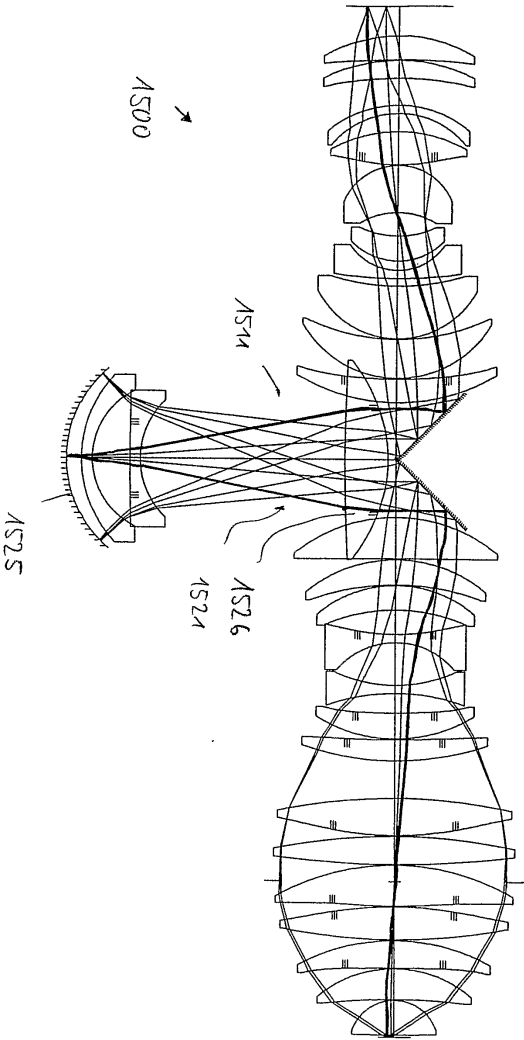


도면14b

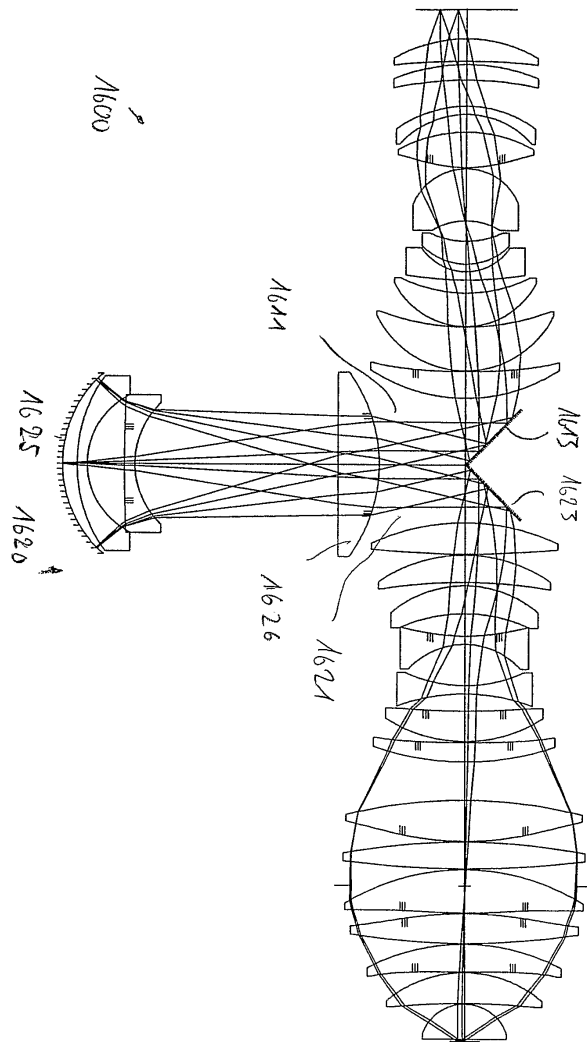




도면15



도면16



도면17

