

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第5100990号  
(P5100990)

(45) 発行日 平成24年12月19日(2012.12.19)

(24) 登録日 平成24年10月5日(2012.10.5)

(51) Int.Cl.	F I
H O 1 S 3/10 (2006.01)	H O 1 S 3/10 Z
H O 1 L 21/027 (2006.01)	H O 1 L 21/30 5 1 5 A
H O 1 S 3/227 (2006.01)	H O 1 L 21/30 5 3 1 S
H O 5 G 2/00 (2006.01)	H O 1 S 3/22 M
	H O 5 G 1/00 K

請求項の数 2 (全 18 頁)

(21) 出願番号	特願2005-230619 (P2005-230619)	(73) 特許権者	300073919 ギガフォトン株式会社 栃木県小山市大字横倉新田400番地
(22) 出願日	平成17年8月9日(2005.8.9)	(74) 代理人	100110777 弁理士 宇都宮 正明
(65) 公開番号	特開2006-135298 (P2006-135298A)	(72) 発明者	遠藤 彰 神奈川県平塚市万田1200 ギガフォ ン株式会社 平塚事業所内
(43) 公開日	平成18年5月25日(2006.5.25)	(72) 発明者	有我 達也 神奈川県平塚市万田1200 株式会社小 松製作所 研究本部内
審査請求日	平成20年6月9日(2008.6.9)	(72) 発明者	菅沼 崇 神奈川県平塚市万田1200 株式会社小 松製作所 研究本部内
審判番号	不服2011-24960 (P2011-24960/J1)		
審判請求日	平成23年11月18日(2011.11.18)		
(31) 優先権主張番号	特願2004-295272 (P2004-295272)		
(32) 優先日	平成16年10月7日(2004.10.7)		
(33) 優先権主張国	日本国(JP)		

(出願人による申告)平成17年度新エネルギー・産業技術総合開発機構「極端紫外線(EUV)露光システムの基盤開発」委託研究、産業活力再生特別措置法第30条の適用を受ける特許出願

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】極端紫外光源装置用ドライバレーザ及びLPP型極端紫外光源装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

レーザ共振器の内部においてレーザ光を短パルス化する手段と、前記レーザ共振器におけるレーザ光の発振スペクトルのエネルギーピーク値を示す発振スペクトル成分の強度を抑制すると共に発振スペクトルの強度分布を平滑化する波長依存透過率を有する光学素子とを有し、エネルギーピーク値を示す発振スペクトル成分の強度を抑制しながら発振スペクトルの強度分布を平滑化して短パルス・マルチライン発振を行う短パルス・マルチライン発振CO<sub>2</sub>レーザ発振器と、

前記短パルス・マルチライン発振CO<sub>2</sub>レーザ発振器から出力される短パルス化されたレーザ光を入力し、該レーザ光を増幅して出力する少なくとも1つの増幅器と、

【請求項2】

請求項1記載の極端紫外光源装置用ドライバレーザと、

ターゲット物質供給手段と、

前記極端紫外光源装置用ドライバレーザから出力されるレーザ光が、前記ターゲット物質供給手段から供給されるターゲット物質を照射するように、前記レーザ光を導光する光学系と、

を具備するLPP型極端紫外光源装置。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

## 【 0 0 0 1 】

本発明は、半導体ウエハ等を露光するために用いられる極端紫外光を発生する L P P (Laser Produced Plasma) 型 E U V (Extreme Ultra Violet : 極端紫外) 光源装置に関し、特に、L P P 型 E U V 光源装置においてターゲットに光を照射するドライバーレーザに関する。

## 【 背景技術 】

## 【 0 0 0 2 】

近年、半導体プロセスの微細化に伴い、光リソグラフィの微細化も急速に進展しており、次世代においては、100nm~70nmの微細加工、さらには50nm以下の微細加工が要求されるようになってきている。そのため、例えば、50nm以下の微細加工に応じるべく、波長13nm程度の極端紫外光を発生するEUV光源と縮小投影反射光学系(cata-

10

## 【 0 0 0 3 】

そのようなEUV光源装置においては、一般に、駆動用光源(ドライバー)として短パルスレーザが用いられる。短パルスレーザは、L P P 型 E U V 光源装置において高い C E (conversion efficiency : 照射レーザ光からEUV光への変換効率)を得るのに適しているからである。

## 【 0 0 0 4 】

図10は、ドライバーとして用いられる発振増幅型レーザの構成を示す概略図である。

図10に示す発振増幅型レーザ10は、短パルスCO<sub>2</sub>レーザによって構成される発振器11と、短パルスCO<sub>2</sub>レーザが発生したレーザ光を増幅する増幅器12とを含んでいる。ここで、増幅器12が光共振器を持たない場合に、そのような構成を有するレーザシステムは、M O P A (Master Oscillator Power Amplifier) システムと呼ばれる。増幅器12は、二酸化炭素(CO<sub>2</sub>)、窒素(N<sub>2</sub>)、ヘリウム(He)、さらに、必要に応じて、水素(H<sub>2</sub>)、一酸化炭素(CO)、キセノン(Xe)等を含むCO<sub>2</sub>レーザガスを放電によって励起する放電装置を有している。

20

なお、図10に示す増幅器12と異なり、増幅段に共振器を設ける場合には、増幅段単体によるレーザ発振が可能である。そのような構成を有するレーザシステムは、M O P O (Master Oscillator Power Oscillator) システムと呼ばれる。

## 【 0 0 0 5 】

30

発振器11から出射したエネルギーAを有するレーザ光は、増幅器12において所望のエネルギーBを有するレーザ光に増幅される。このエネルギーBを有するレーザ光は、レーザ光伝播系を通して、又は、レンズによって集光されて、錫(Sn)やキセノン等から選択されるEUV発光ターゲット物質に照射される。

ここで、図10においては、レーザエネルギーAをレーザエネルギーBまで増幅するために、増幅器を1段しか設けていないが、所望のレーザエネルギーBが得られない場合には、複数段の増幅器を用いてもよい。

## 【 0 0 0 6 】

次に、発振器である短パルスCO<sub>2</sub>レーザの構成例について説明する。特許文献1には、短パルスR F (Radio Frequency 励起) - CO<sub>2</sub>レーザの構成が開示されている(特許文献1の図5)。このR F - CO<sub>2</sub>レーザにおいては、100kHz程度までレーザパルスの高繰り返し運転が可能である。実用上は、100W級のEUV発光を得る必要があるが、CO<sub>2</sub>レーザによるC E を0.5%と見積り、さらに伝播損失を70%と見積もると、CO<sub>2</sub>レーザに求められる出力は60kW程度になる。60kWの出力を短パルスレーザにおいて達成するためには、光学素子等の耐久性等を考慮すると、50kHz~100kHz程度の繰り返し周波数が必要となる。

40

## 【 0 0 0 7 】

その理由は次の通りである。CO<sub>2</sub>レーザの出力をE<sub>t o t a l</sub>、パルス発振の繰り返し周波数をf<sub>i</sub>(i=1, 2, 3, ...)、1つのパルスの光エネルギーをE<sub>p j</sub>(j=1, 2, 3, ...)とすると、E<sub>t o t a l</sub> = f<sub>1</sub> × E<sub>p 1</sub> = f<sub>2</sub> × E<sub>p 2</sub> という関係がある。

50

ここで、 $E_p$  が大きい場合には、レーザ光が透過する光学素子に与えられるダメージも大きくなるので、光学素子の劣化が早くなる。そのため、 $E_p$  は小さい方が望ましい。そこで、所望の  $E_{total}$  を得るために  $E_p$  を小さくして、周波数  $f_i$  を大きくすれば良い。

#### 【0008】

このような高繰り返しを実現するためには、RF (Radio Frequency 励起) - CO<sub>2</sub> レーザを用いることが適当である。その理由は、パルス CO<sub>2</sub> レーザとしては、この他にも TEA (Transverse Excitation Atmospheric) - CO<sub>2</sub> レーザがあるが、現状の技術では、2 kHz 程度の動作が限界だからである。

#### 【0009】

特許文献 1 の図 5 を参照すると、このレーザ装置は、マルチパス導波管レーザ発振器 (Multipass Waveguide Laser Oscillator) 400 とマルチパス導波管レーザ増幅器 (Multipass Waveguide Laser Amplifier) 400a とを含んでいる。発振器 400 の共振器は全反射ミラー 408 及び 406 によって構成されている。これらのミラー間に、Q スイッチ、RF 放電部、及び、偏光薄膜 (Thin Film Polarizer: TFP) が設けてある。Q スイッチがオフの時には、レーザ光がミラー 408 とミラー 406 との間を往復し、その際の誘導放出によって光強度が増加する。この光強度が十分に増加したところで Q スイッチをオンにすると、ピークの立った短パルスが TFP 404 において反射され、ミラー 409 及び 1/2 波長板を経由して、図 5 の下部に示されているマルチパス導波管レーザ増幅器 (Multipass Waveguide Laser Amplifier) 400a に導入される。そして、導入された光が増幅器 (Amplifier) において増幅され、レーザ光が外部に出射する。このような構成を有するレーザは、Q スイッチ・キャビティダンプ・レーザ (Q-switched cavity-dumped laser) と呼ばれている。

また、非特許文献 1 ~ 5 にも、関連する技術が記載されている。

【特許文献 1】米国特許 6,697,408 (図 5)

【非特許文献 1】神成文彦、「高気圧 CO<sub>2</sub> レーザー媒質によるピコ秒パルスの増幅に関する計算機シミュレーション」、レーザー研究、1988 年 8 月、第 17 号、第 2 号、p. 45

【非特許文献 2】遠藤 (A. Endoh) 他、「TEA CO<sub>2</sub> レーザのマルチライン発振における温度制御 (Temperature control of multilane oscillation of a TEA CO<sub>2</sub> laser)」、ジャーナル・オブ・アプライド・フィジックス (Journal of Applied Physics) 50 (8)、1979 年 8 月、p. 5176

【非特許文献 3】ポゴレルスキー (I. V. Pogorelsky) 他、「サブナノ秒・マルチ - ギガワット CO<sub>2</sub> レーザ (Subnanosecond Multi-Gigawatt CO<sub>2</sub> laser)、IEEE ジャーナル・オブ・クванタム・エレクトロニクス (IEEE Journal of quantum electronics)、1995 年 3 月、第 31 巻、第 3 号、p. 556

【非特許文献 4】ロタームンド (F. Rotermund) 他、「HgGa<sub>2</sub>S<sub>4</sub> 及び AgGaS<sub>2</sub> を用いた中赤外 (4 - 12 μm) における極フェムト秒パルスの差周波生成 (Difference-frequency generation of intense femtosecond pulses in the mid-IR (4-12 μm) using HgGa<sub>2</sub>S<sub>4</sub> and AgGaS<sub>2</sub>)」、オプティクス・コミュニケーションズ (Optics Communications) 185、2000 年、p. 177 - 183

【非特許文献 5】ペトロフ (V. Petrov) 他、「光学結晶における秒オーダーの非線形処理による 3 ~ 12 μm の中赤外スペクトル域における 1 kHz の高出力フェムト秒光パルスの発生 (Generation of high-power femtosecond light pulses at 1 kHz in the mid-infrared spectral range between 3 and 12 μm by second-order nonlinear processes in optical crystals)」、ジャーナル・オブ・オプティクス A: 純粋光学及び応用光学 3 (Journal of Optics A: Pure and Applied Optics. 3)、2001 年、R1 - R19

#### 【発明の開示】

#### 【発明が解決しようとする課題】

#### 【0010】

10

20

30

40

50

従来技術におけるように、Qスイッチを用いたRF-CO<sub>2</sub>短パルスレーザにおいては、レーザガス圧が低圧(一般的には、40 Torr ~ 100 Torr)であるために、各CO<sub>2</sub>レーザ遷移の広がり十分でなく、利得スペクトルは櫛状に変調される。即ち、レーザガスが低圧化している場合には、図11に示すように、CO<sub>2</sub>レーザの発振スペクトルは連続的ではなく離散的になる。その結果、非特許文献1に記載されているように、誘導放出による増幅過程における利得、その飽和、及び、パルス波形は、利得スペクトルとレーザパルスのスペクトルとの整合度に依存する。

#### 【0011】

ところで、先に述べたMOPA又はMPO方式レーザのように、発振段レーザの出力光を後段の増幅器へ入力して増幅する場合には、発振段レーザの出力スペクトルが増幅効率に大きく影響する。例えば、発振段レーザが単一スペクトル、即ち、特定の狭い波長帯域内に光エネルギーが集中している場合には、増幅段において利得が飽和し易くなる。このような単一スペクトルレーザ光を、先に述べたMOPA又はMPO方式レーザの増幅段に入力して増幅する場合には、増幅可能なスペクトルが1本に限られてしまうので、マルチスペクトル(マルチライン)増幅可能な増幅段における増幅効率が低下してしまう。即ち、増幅に寄与するスペクトルは1本であり、残りのスペクトルはレーザ発振しないため、増幅に寄与することなく、多くの利得が無駄になってしまう。これは、増幅段の増幅において高出力が得られないことを意味する。

#### 【課題を解決するための手段】

#### 【0012】

上記課題を解決するため、本発明の1つの観点に係る極端紫外光源装置用ドライバレーザは、(i)レーザ共振器の内部においてレーザ光を短パルス化する手段と、レーザ共振器におけるレーザ光の発振スペクトルのエネルギーピーク値を示す発振スペクトル成分の強度を抑制すると共に発振スペクトルの強度分布を平滑化する波長依存透過率を有する光学素子とを有し、エネルギーピーク値を示す発振スペクトル成分の強度を抑制しながら発振スペクトルの強度分布を平滑化して短パルス・マルチライン発振を行う短パルス・マルチライン発振CO<sub>2</sub>レーザ発振器と、(ii)短パルス・マルチライン発振CO<sub>2</sub>レーザ発振器から出力される短パルス化されたレーザ光を入力し、該レーザ光を増幅して出力する少なくとも1つの増幅器とを具備する。

#### 【発明の効果】

#### 【0013】

本発明によれば、短パルス化されたレーザ光のエネルギーピーク値を示す発振スペクトルの発振を抑制するので、増幅器における増幅効率を上げて、短パルスレーザ光を高いレベルまで増幅することが可能になる。

#### 【発明を実施するための最良の形態】

#### 【0014】

以下、本発明を実施するための最良の形態について、図面を参照しながら詳しく説明する。なお、同一の構成要素には同一の参照番号を付して、説明を省略する。

図1は、本発明に係る極端紫外光源用ドライバレーザ(以下において、単に「ドライバレーザ」とも言う)が適用されるLPP型EUV光源装置の概要を示す模式図である。図1に示すように、このLPP型EUV光源装置は、ドライバレーザ1と、EUV光発生チャンバ2と、ターゲット物質供給部3と、光学系4とを含んでいる。

#### 【0015】

ドライバレーザ1は、ターゲット物質を励起させるために用いられる駆動用のレーザ光を発生する発振増幅型レーザ装置である。ドライバレーザ1の構成については、後で詳しく説明する。

EUV光発生チャンバ2は、EUV光の生成が行われる真空チャンバである。EUV光発生チャンバ2には、ドライバレーザ1から発生したレーザ光6をEUV光発生チャンバ2内に透過させるための窓21が設けられている。また、EUV光発生チャンバ2の内部には、ターゲット噴射ノズル31と、ターゲット回収筒32と、集光ミラー8とが配置

10

20

30

40

50

されている。

【 0 0 1 6 】

ターゲット物質供給部 3 は、E U V 光を発生するために用いられるターゲット物質を、ターゲット物質供給部 3 の一部であるターゲット噴射ノズル 3 1 を介して、E U V 光発生チャンバ 2 内に供給する。供給されたターゲット物質の内、レーザ光が照射されずに不要となったものは、ターゲット回収筒 3 2 によって回収される。ターゲット物質としては、公知の様々な材料を用いることができる。また、ターゲット物質の状態は、固体、液体、気体のいずれでも良く、連続流れ（ターゲット噴流）や液滴（ドロップレット）等の公知のいずれの態様で E U V 光発生チャンバ 2 内の空間に供給しても良い。例えば、ターゲット物質として液体のキセノン（X e）液体ターゲットを用いる場合には、ターゲット物質供給部 3 は、高純度キセノンガスを供給するガスボンベ、マスフローコントローラ、キセノンガスを液化するための冷却装置、ターゲット噴射ノズル等によって構成される。また、ドロップレットを生成する場合には、それらを含む構成に、 piezo 素子等の加振装置が追加される。

10

【 0 0 1 7 】

光学系 4 は、例えば、集光レンズを含んでおり、ドライバーレーザ 1 から出射したレーザ光 6 を、ターゲット物質の軌道上に焦点を形成するように集光する。それにより、ターゲット物質 5 が励起してプラズマ化し、E U V 光 7 が発生する。

集光ミラー 8 は、例えば、13 . 5 nm の光を高反射率で反射する Mo / Si 膜がその表面に形成された凹面鏡であり、発生した E U V 光 7 を反射することにより集光して伝送光学系に導く。さらに、この E U V 光は、伝送光学系を介して露光装置等へ導かれる。なお、図 1 において、集光ミラー 8 は、紙面の手前方向に E U V 光を集光する。

20

【 0 0 1 8 】

次に、本発明の第 1 の実施形態に係るドライバーレーザについて説明する。本実施形態においては、図 1 に示すドライバーレーザ 1（発振増幅型レーザ装置）における発振段レーザとして、短パルス - マルチスペクトル（マルチライン）CO<sub>2</sub> レーザを使用することを特徴としている。この短パルス - マルチスペクトル CO<sub>2</sub> レーザを用いることにより、増幅段における増幅能力を高効率に活用することができるので、増幅段により高出力短パルスを得ることが可能となる。このような短パルス - マルチスペクトル CO<sub>2</sub> レーザを発振段とする発振増幅型レーザを、キセノン（X e）や錫（S n）等のターゲット物質にレーザ光を照射することにより E U V 光を発生する L P P 型 E U V 光源装置において、レーザ光照射源として用いる。それにより、高エネルギー短パルスのレーザ光がターゲット物質に照射されるので、照射レーザ光から E U V 光への変換効率が高くなり、且つ、100 W 級の E U V 光発生を実現するという先に述べた目的を達成するのに有用である。

30

【 0 0 1 9 】

また、本実施形態においては、短パルス CO<sub>2</sub> レーザを用いてマルチライン発振を行うために、発振スペクトルの制御を行っている。図 2 は、短パルス - マルチスペクトル CO<sub>2</sub> レーザにおいて行われる高強度発振スペクトル成分の抑制と発振スペクトル強度の平滑化の原理を説明するための図である。

【 0 0 2 0 】

ここで、レーザ光には、互いに異なる強度を有する複数の発振スペクトル成分が存在する。図 2 の（a）に示すように、CO<sub>2</sub> レーザ光においては、スペクトル成分 P（20）に発振スペクトルのピークがある。このスペクトル成分 P（20）の発振を押さえ、他のスペクトル成分 P（18）、P（16）、P（14）等の発振を促すことができれば、マルチスペクトル（マルチライン）発振を実現することができる。そのためには、例えば、短パルス - マルチスペクトル CO<sub>2</sub> レーザの共振器内に、スペクトルに依存する損失を有する光学素子を挿入することにより、他のスペクトル成分 P（18）、P（16）、P（14）等の発振を促進すれば良い。スペクトルに依存する損失を有する素子としては、例えば、エタロンが用いられる。このエタロンを調整することにより、マルチライン発振が可能となる。エタロンの材質は、ZnSe、Irt r a n - 2 等のように、10 . 6 μ

40

50

mの波長に対して高透過率を有するものを使用することが望ましい。

#### 【0021】

そのような波長依存透過率を有するエタロンを共振器内に挿入し、ピーク強度の高いスペクトル成分の強度を抑制すると共に、ピーク強度の低いスペクトル成分の強度が低下しないようにエタロンを調整する。それにより、図2の(b)に示すように、発振スペクトルの強度を平滑化することができる。即ち、発振スペクトルの強度をほぼ揃えることになり、当初、発振強度が低かったスペクトル成分を増幅することが可能となる。

本実施形態においては、光軸に対するエタロンの傾斜又は温度を調整することにより、エタロンが図2の(a)の破線に示すような波長依存透過特性を示すように透過率を制御している。

#### 【0022】

次に、短パルス・マルチスペクトルCO<sub>2</sub>レーザを実現するための具体的な構成について、図3～図7を参照しながら説明する。

図3は、本実施形態に係るドライバレーザにおいて用いられる短パルス・マルチスペクトルCO<sub>2</sub>レーザの第1の実施例を示す模式図である。図3の(a)に示すように、本実施例に係る短パルス・マルチスペクトルCO<sub>2</sub>レーザは、レーザ媒質100と、共振器を構成するリアミラー101及びフロントミラー102と、エタロン103と、偏光ビームスプリッタ104及び106と、ポッケルスセル(PC)105とを含んでいる。

種レーザは、リアミラー101及びフロントミラー102間を往復しながらレーザ媒質100を通過することにより、CW(連続発振)励起又はパルス励起する。その際に、先に述べたように、レーザ光に含まれる複数のスペクトル成分について、発振強度の抑制及び増幅が行わせる。

#### 【0023】

偏光ビームスプリッタ104及び106は、p偏光を入射光の進行方向と同じ方向に出射し、s偏光を入射光とほぼ直角を為す方向(図の上方)に出射することにより、入射光をp偏光とs偏光とに分離する。

また、ポッケルスセル(Qスイッチ)とは、結晶に電界を印加することにより結晶の屈折率や異方性が変化するというEO効果(electro optic:電気光学効果)を利用した光学素子である。このポッケルスセルに印加される電界を制御することにより、それを透過する光の偏光面を所望の角度だけ回転させることができる。本実施例においては、ポッケルスセル105により、光の偏光面を $\pi/2$ (90°)回転させる。即ち、活性化されたポッケルスセルを1回透過することにより、p偏光はs偏光となり、s偏光はp偏光となる。

#### 【0024】

ポッケルスセル105を所定のタイミングで活性化及び非活性化させることにより、リアミラー101及びフロントミラー102によって構成される共振器の外部に出射するレーザ光を、所望のパルス幅に切り出す。これにより、図3の(b)に示すように、マルチライン発振したレーザ光を短パルス化することができる。

#### 【0025】

図4は、本実施形態に係るドライバレーザにおいて用いられる短パルス・マルチスペクトルCO<sub>2</sub>レーザの第2の実施例を示す模式図である。本実施例においては、レーザ光を共振器内部において短パルス化している。

図4の(a)に示す短パルス・マルチスペクトルCO<sub>2</sub>レーザは、図3の(a)に示す構成に対して、リアミラー101及びアウトプットカップラー(カブラ)110によって共振器を構成しており、さらに、共振器の内部に偏光ビームスプリッタ104、ポッケルスセル105、及び、 $\pi/4$ 波長板111を配置している。本実施例においては、ポッケルスセル105により、光の偏光面を $\pi/4$ (45°)回転させる。即ち、活性化されたポッケルスセルを1回往復することにより、p偏光はs偏光となり、s偏光はp偏光となる。また、 $\pi/4$ 波長板111は、そこを通過する光の偏光面を $\pi/4$ (45°)回転させる。

10

20

30

40

50

## 【 0 0 2 6 】

また、図 4 の ( b ) に示す短パルス - マルチスペクトル  $\text{CO}_2$  レーザは、図 4 の ( a ) に示す構成に対して、アウトプットカップラー 1 1 0 の替わりに高反射 ( H R ) ミラー 1 1 2 を配置することにより共振器を構成している。また、図 4 の ( b ) においては、ポッケルスセル 1 0 5 のスイッチングを制御することにより、レーザ光を図の上方に取り出ししており、そのために、取り出されたレーザ光の方向を変化させるための反射ミラー 1 1 3 を配置している。なお、このような構成は、Q スイッチ・キャビティ・ダンプ・レーザ ( Q-switched cavity-dumped laser ) と呼ばれる。

## 【 0 0 2 7 】

本実施例におけるように、エタロン 1 0 3 を通過することによってマルチライン発振したレーザ光を、ポッケルスセル 1 0 5 のスイッチング制御により共振器内部において短パルス化する場合には、次のような利点がある。即ち、短パルス化しつつレーザ光を発振することにより、共振器外部においてパルスを切り出す場合におけるような切り落とし分に対応するエネルギー低下がなくなるので、発振効率が高くなる。

## 【 0 0 2 8 】

図 5 は、本実施形態に係るドライバーレーザにおいて用いられる短パルス - マルチスペクトル  $\text{CO}_2$  レーザの第 3 の実施例を示す模式図である。本実施例においては、レーザ光を短パルス化する手段として、光スイッチ素子を用いている。

図 5 の ( a ) に示す短パルス - マルチスペクトル  $\text{CO}_2$  レーザにおいては、図 3 の ( a ) に示す偏光ビームスプリッタ 1 0 4 及び 1 0 6 並びにポッケルスセル 1 0 5 の代わりに、光スイッチ素子として、ゲルマニウム ( G e ) プリユースタープレート ( ゲルマニウムミラー ) 1 2 0 が配置されている。また、G e プリユースタープレート 1 2 0 に照射される短パルスレーザ光を出射する短パルスレーザ装置 ( 例えば、N d : Y A G レーザ ) 1 2 1 が設けられている。

## 【 0 0 2 9 】

G e プリユースタープレート 1 2 0 は、通常、共振器から出射したレーザ光の光軸に対してプリユースター角を為すように配置されている。この G e プリユースタープレート 1 2 0 にレーザ光を照射すると、レーザ光が照射されている間だけプレート表面の屈折率が変化する。その結果、G e プリユースタープレート 1 2 0 のプリユースター角も変化する。従って、共振器から出射したレーザ光が反射するようになる。従って、G e プリユースタープレート 1 2 0 に、所望の幅を有する短パルスレーザ光を照射することにより、図 5 の ( b ) に示すように、マルチライン発振したレーザ光を短パルス化することができる。

## 【 0 0 3 0 】

図 6 は、本実施形態に係るドライバーレーザにおいて用いられる短パルス - マルチスペクトル  $\text{CO}_2$  レーザの第 4 の実施例を示す模式図である。本実施形例においては、レーザ光を短パルス化する手段として、プラズマシャッターを用いている。

図 6 の ( a ) に示す短パルス - マルチスペクトル  $\text{CO}_2$  レーザは、共振器を構成するリアミラー 1 0 1 及びアウトプットカップラー 1 3 0 と、共振器内に配置されたレーザ媒質 1 0 0 及びエタロン 1 0 3 と、レーザ光を集光する集光光学系 ( 例えば、集光レンズ ) 1 3 1 とを含んでいる。

## 【 0 0 3 1 】

共振器内において発振したレーザ光を共振器外に出射し、集光光学系 1 3 1 によりレーザ光を集光して気体中にプラズマ 1 3 2 を発生させる。このプラズマ 1 3 2 はレーザ光を吸収するので、レーザパルスの後半が吸収されてしまい、その結果、図 6 の ( b ) に示すように、レーザパルスが切り出されて短パルス化される。この気体 ( プラズマガス ) は空気であっても良いし、ヘリウム ( H e ) 、窒素 ( N<sub>2</sub> ) 、アルゴン ( A r ) 等であっても良い。後者の場合には、それらのプラズマガスが封入されたガスセル内でプラズマを発生させてもよい。

## 【 0 0 3 2 】

図 7 は、本実施形態に係るドライバーレーザにおいて用いられる短パルス - マルチスペ

10

20

30

40

50

クトル $\text{CO}_2$ レーザの第5の実施例を示す模式図である。以上説明した第1～第4の実施例においては、エタロンを用いてレーザ光のマルチライン発振を行っているが、エタロンの代わりに、グレーティング、プリズム等の光学素子やそれらの組み合わせを波長選択手段（マルチライン発振手段）として用いてもよい。

#### 【0033】

例えば、図7の(a)に示すように、グレーティング140及びフロントミラー102を用いて共振器を構成する。このような構成において、グレーティングを回転させることにより、発振波長、即ち、発振スペクトルの強度を調整することができる。或いは、図7の(a)に示すグレーティング140の代わりに、プリズムを配置しても良い。

#### 【0034】

また、図7の(b)に示すように、リアミラー150及びフロントミラー102を用いて共振器を構成すると共に、共振器内部にプリズム151を配置しても良い。この場合には、リアミラー150及びプリズム151の両方を回転させることにより、発振波長を調整することができる。

このような波長選択手段としてグレーティングやプリズムを用いる構成は、第1～第4の実施例に適用することができる。

#### 【0035】

次に、本発明の第2の実施形態に係るドライバレーザについて、図8及び図9を参照しながら説明する。本実施形態においては、図1に示すドライバレーザにおける発振段レーザとして、固体レーザを用いることを特徴としている。また、増幅段レーザとしては、 $\text{CO}_2$ レーザが用いられる。

#### 【0036】

図8に示すように、本実施形態においては、 $10\mu\text{m}$ 付近の波長域におけるマルチモード発振を実現するために、固体レーザ160と共に、光パラメトリック発振手段としての2種類の非線形結晶（非線形結晶A：161、及び、非線形結晶B：162）とが用いられる。また、望ましくは、光パラメトリック発振手段の後段に、スペクトル整合器163を設けるようにする。

#### 【0037】

固体レーザ160としては、例えば、 $660\text{nm} \sim 900\text{nm}$ 付近の波長域で発振するチタンサファイヤレーザが用いられる。また、非線形結晶A161の結晶としては、例えば、BBOが用いられる。この非線形結晶A161を、固体レーザ160の発振波長 $\lambda_1$ に対して位相整合することにより、 $1/\lambda_1 = 1/\lambda_2 + 1/\lambda_3$ の関係に従って、非線形結晶A：161から、波長 $\lambda_2$ を有する波長成分（波長成分 $\lambda_2$ ）と波長 $\lambda_3$ を有する波長成分（波長成分 $\lambda_3$ ）とが出力される。それらの波長成分 $\lambda_2$ 及び $\lambda_3$ に対して、非線形結晶B：162を位相整合することにより、波長成分 $\lambda_2$ と波長成分 $\lambda_3$ との差周波に相当する波長 $\lambda_4$ が得られる。非線形結晶B：162としては、例えば、 $\text{AgGaS}_2$ や $\text{HgGa}_2\text{S}_2$ が用いられ、それにより差周波において、 $9\mu\text{m} \sim 12\mu\text{m}$ 域の広帯域なレーザ光が得られる。これは、チタンサファイヤレーザのように、広帯域発振が可能なレーザ装置を用いる場合に実現することができる。例えば、非特許文献3及び非特許文献4には、 $\lambda_1 = 950\text{nm}$ とした場合に、 $\lambda_2 = 1400.88\text{nm}$ 、 $\lambda_3 = 1614.21\text{nm}$ とすることにより、 $\lambda_4 = 10600\text{nm}$ を得ることが記載されている。

#### 【0038】

このようにして得られた波長 $\lambda_4$ の光パルスは、広帯域ではあるが、連続的なスペクトル波形を有している。スペクトル整合器163は、このような光パルスを、櫛状のスペクトル波形を有する光パルスに変換する。ここで、発振段レーザの後段に設けられる $\text{CO}_2$ レーザ増幅器の利得スペクトルは櫛状の波形を有しているので、連続的なスペクトル波形を有する光パルスをそのまま入射しても、効率良く増幅することができないからである。

#### 【0039】

スペクトル整合器163としては、例えば、 $\text{CO}_2$ レーザの再生増幅器を利用することができる。再生増幅器は、レーザ共振器の中に、ポッケルスセルと偏光ビームスプリッタ

10

20

30

40

50



とによって構成される光ゲートを挿入したものである。

【 0 0 4 0 】

図 9 に示すスペクトル整合器 1 6 3 は、反射ミラー 1 7 1 及び 1 7 7 と、ポッケルスセル ( P C ) 1 7 2 及び 1 7 6 と、偏光ビームスプリッタ 1 7 3 及び 1 7 5 と、 C O <sub>2</sub> レーザ媒質 1 7 4 とを有している。

反射ミラー 1 7 1 及び 1 7 7、並びに、C O <sub>2</sub> レーザ媒質 1 7 4 は、共振器を構成している。

【 0 0 4 1 】

ポッケルスセル 1 7 2 及び 1 7 6 は、活性化されることにより、そこを通過する光の偏光面を / 4 ( 4 5 ° ) 回転させる。即ち、活性化されたポッケルスセル 1 7 2 及び 1 7 6 を 1 回往復することにより、s 偏光は p 偏光となり、s 偏光は p 偏光となる。また、偏光ビームスプリッタ 1 7 3 及び 1 7 5 は、入射した s 偏光を、入射方向とほぼ直角を為す角度の方向に反射すると共に、入射した p 偏光をそのまま通過させる。これらのポッケルスセル 1 7 2 及び偏光ビームスプリッタ 1 7 3 が入力用光ゲートを構成し、ポッケルスセル 1 7 6 及び偏光ビームスプリッタ 1 7 5 が出力用光ゲートを構成する。

【 0 0 4 2 】

共振器に光パルスを入力する場合には、ポッケルスセル 1 7 2 が活性化される。そして、光パルスを偏光ビームスプリッタ 1 7 3 に入射することにより、光パルスの s 偏光成分が反射されて、ポッケルスセル 1 7 2 の方向に導かれる。さらに、その s 偏光成分は、反射ミラー 1 7 1 を介してポッケルスセル 1 7 2 を往復することにより、偏光面を 9 0 ° 回転させられる。その後、ポッケルスセル 1 7 2 を非活性化することにより、光パルス ( p 偏光 ) は反射ミラー 1 7 1 と反射ミラー 1 7 7 との間を、C O <sub>2</sub> レーザ媒質 1 7 4 を介して往復する。

【 0 0 4 3 】

C O <sub>2</sub> レーザ媒質 1 7 4 は、櫛状の利得スペクトルを有している。そのため、光パルスが C O <sub>2</sub> レーザ媒質 1 7 4 を通過する毎に、共振器への入力時に有していた連続的なスペクトル成分の中で、C O <sub>2</sub> の櫛状スペクトルと一致する波長成分のみが増幅される。従って、光パルスに共振器内を往復させて、レーザ媒質を何度も通過させることにより、連続的なスペクトルから、C O <sub>2</sub> の増幅スペクトルに完全に一致する櫛状のスペクトル ( マルチスペクトル、マルチライン ) を有する光パルスを生成することができる。

【 0 0 4 4 】

また、共振器から光パルスを出力する場合には、ポッケルスセル 1 7 6 が活性化される。それにより、反射ミラー 1 7 7 を介してポッケルスセル 1 7 6 を往復した光パルスは、偏光面を 9 0 ° 回転させられる。その結果、光パルス ( s 偏光 ) は、偏光ビームスプリッタ 1 7 5 によって反射されて、共振器から出射する。

【産業上の利用可能性】

【 0 0 4 5 】

本発明は、半導体ウエハ等を露光する極端紫外光を発生する L P P 型 E U V 光源のターゲットへ光を照射するドライバーレーザにおいて利用することが可能である。

【図面の簡単な説明】

【 0 0 4 6 】

【図 1】本発明に係る極端紫外光源用ドライバーレーザが適用される L P P 型 E U V 光源装置の概要を示す模式図である。

【図 2】エタロンによる高強度発振スペクトルの抑制と発振スペクトル強度の平滑化の原理を示す。

【図 3】第 1 の実施例に係る短パルス - マルチスペクトル ( マルチライン ) C O <sub>2</sub> レーザの構成を示す模式図である。

【図 4】第 2 の実施例に係る短パルス - マルチスペクトル ( マルチライン ) C O <sub>2</sub> レーザの構成を示す模式図である。

【図 5】第 3 の実施例に係る短パルス - マルチスペクトル ( マルチライン ) C O <sub>2</sub> レーザ

10

20

30

40

50

の構成を示す模式図である。

【図 6】第 4 の実施例に係る短パルス - マルチスペクトル (マルチライン)  $\text{CO}_2$  レーザの構成を示す模式図である。

【図 7】第 5 の実施例に係る短パルス - マルチスペクトル (マルチライン)  $\text{CO}_2$  レーザの構成を示す模式図である。

【図 8】本発明の第 2 の実施形態に係るドライバーレーザにおいて用いられる発振段レーザの構成を示す模式図である。

【図 9】図 8 に示すスペクトル整合器の構成例を示す模式図である。

【図 10】発振増幅型レーザの構成を示す概略図である。

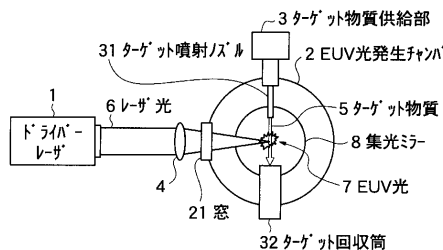
【図 11】 $\text{CO}_2$  レーザの低ガス圧動作時における発振スペクトルと、その時のパルス波形を示す図である。

【符号の説明】

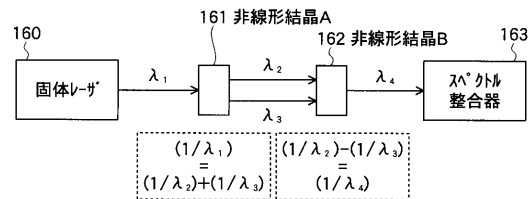
【0047】

1 ... ドライバーレーザ、2 ... EUV 光発生チャンバ、3 ... ターゲット物質供給部 3、4 ... 光学系、5 ... ターゲット物質、6 ... レーザ光、7 ... レーザ光、8 ... 集光ミラー、10 ... 短パルス  $\text{CO}_2$  (炭酸ガス) レーザドライバー、11 ... 発振器、12 ... 増幅器、21 ... 窓、31 ... 噴射ノズル、32 ... ターゲット回収筒、100、174 ... レーザ媒質、101、150 ... リアミラー、102 ... フロントミラー、103 ... エタロン、104、106、173、175 ... 偏光ビームスプリッタ、105、172、176 ... ポッケルスセル (PC)、110、130 ... アウトプットカップラー、111 ...  $\lambda/4$  波長板、112 ... 高反射 (HR) ミラー、113、171、177 ... 反射ミラー、120 ... 光スイッチ素子、121 ... 短パルスレーザ、131 ... 集光光学系、132 ... プラズマ 140 ... グレーティング、151 ... プリズム、160 ... チタンサファイヤレーザ、161 ... 非線形結晶 A、162 ... 非線形結晶 B

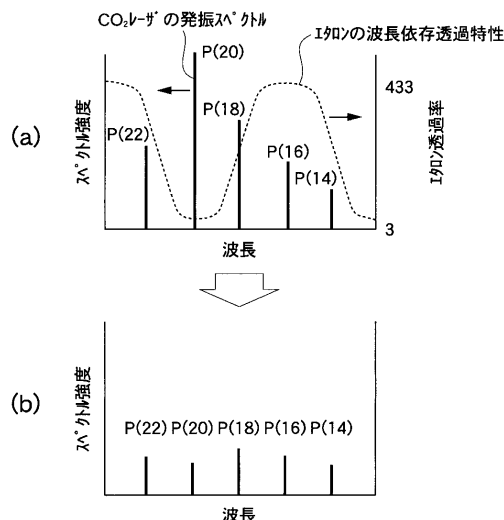
【図 1】



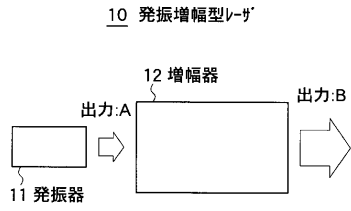
【図 8】



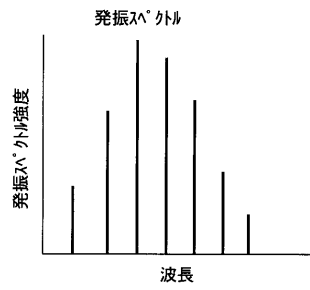
【図 2】



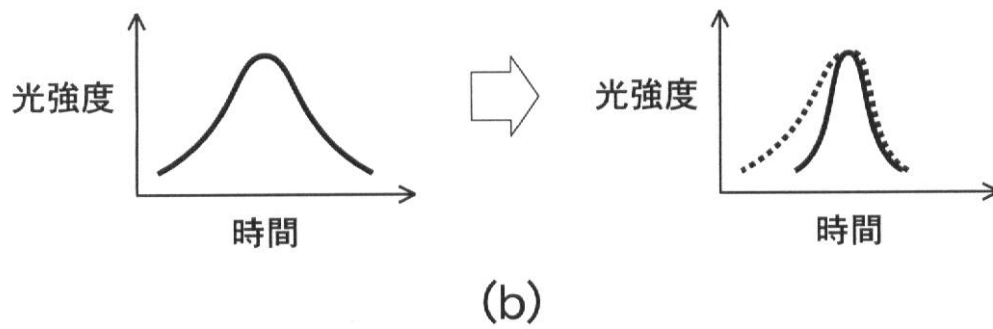
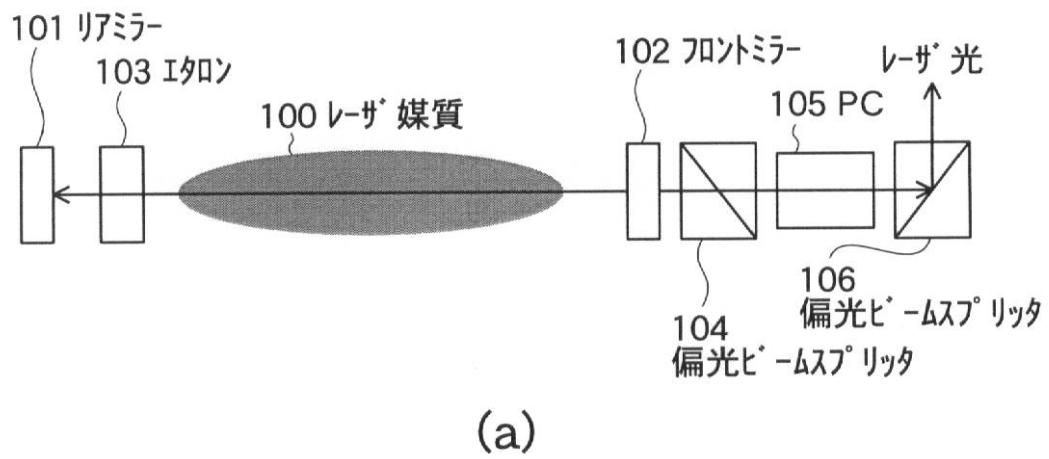
【図 10】



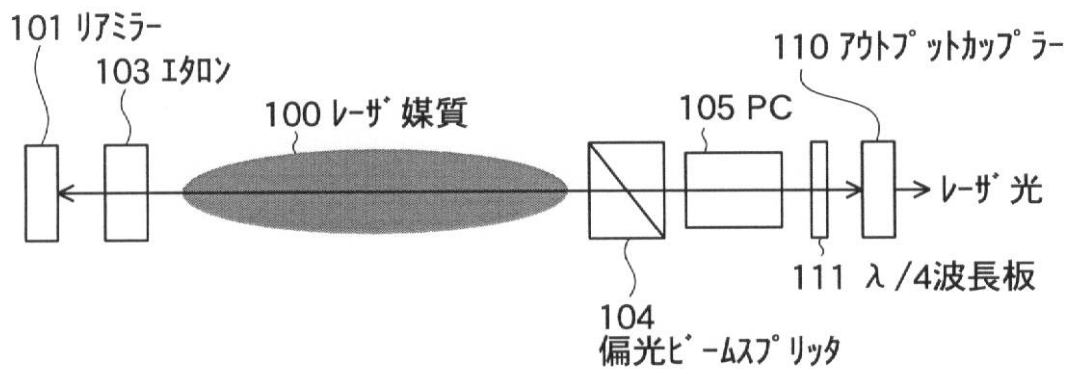
【図 11】



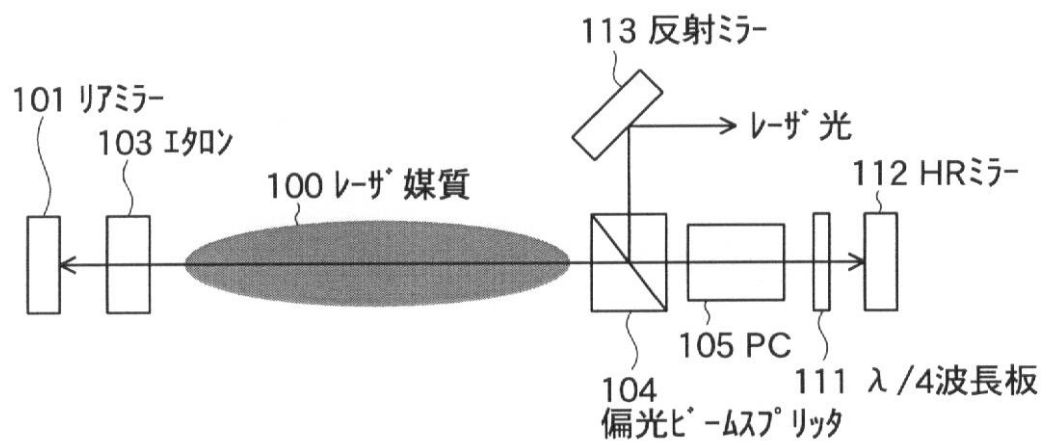
【図 3】



【図4】

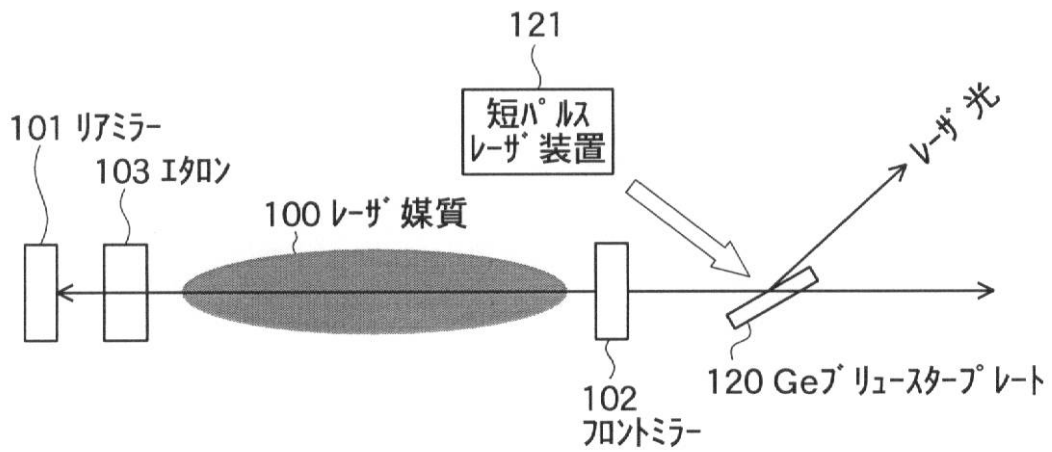


(a)

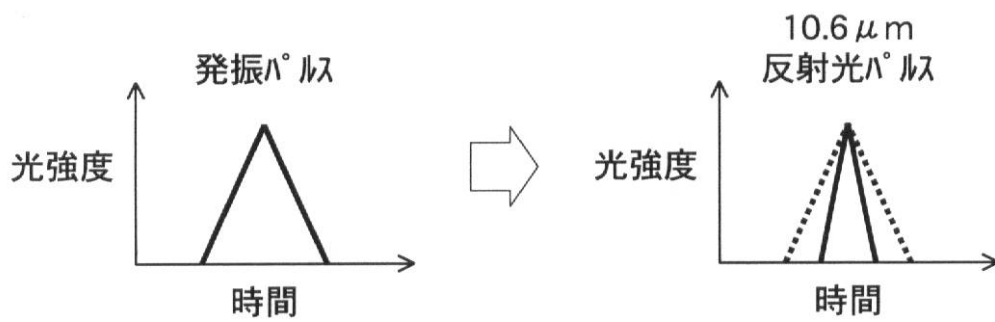


(b)

【図5】

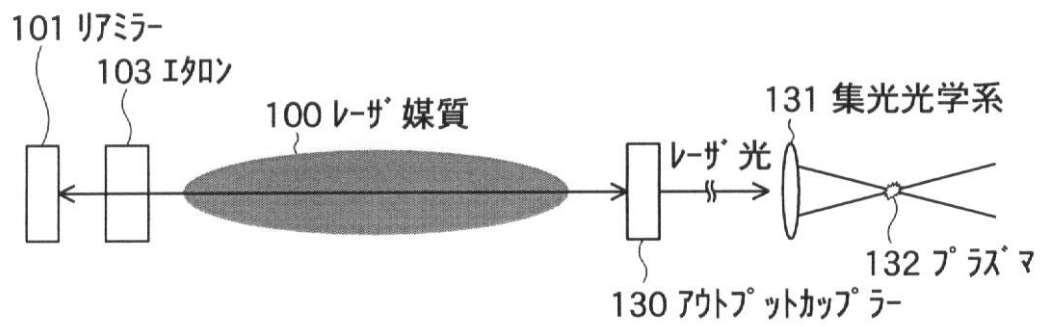


(a)

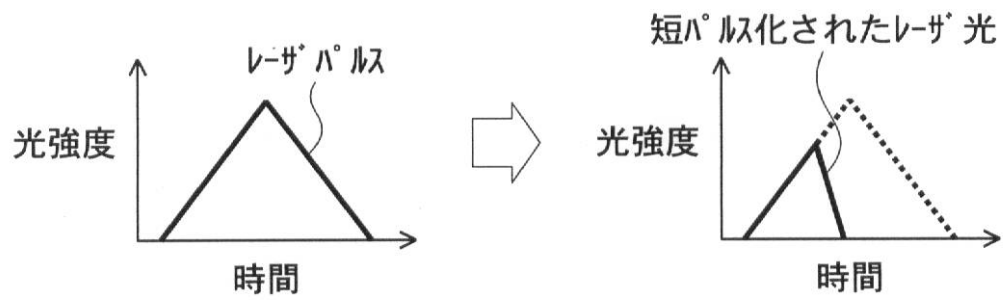


(b)

【図 6】

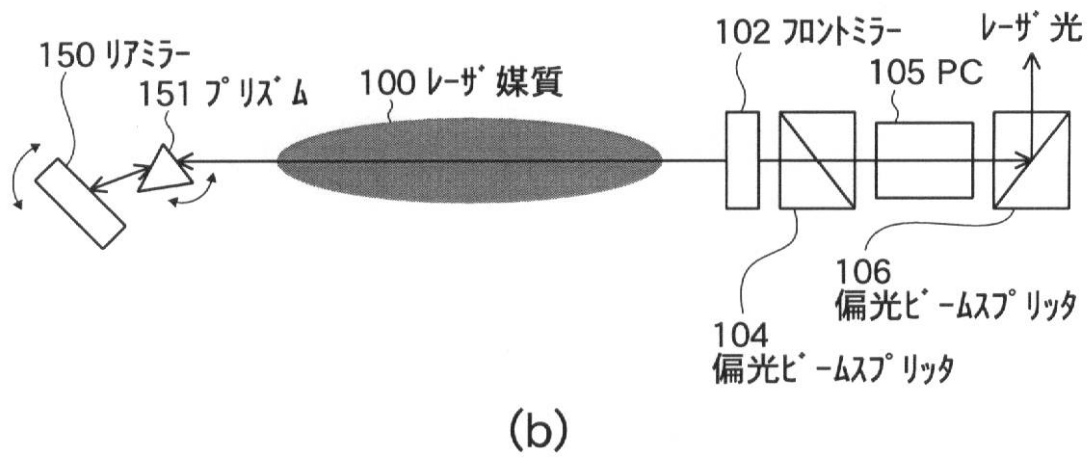
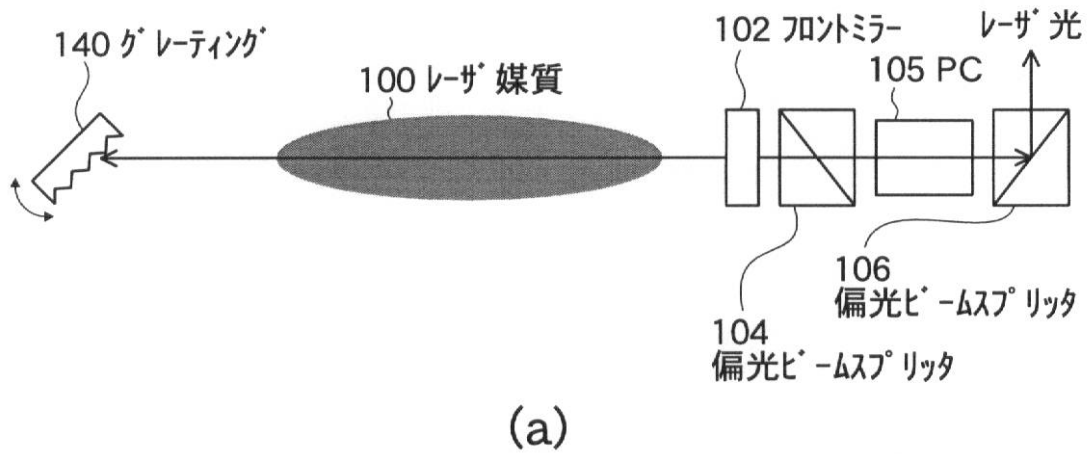


(a)



(b)

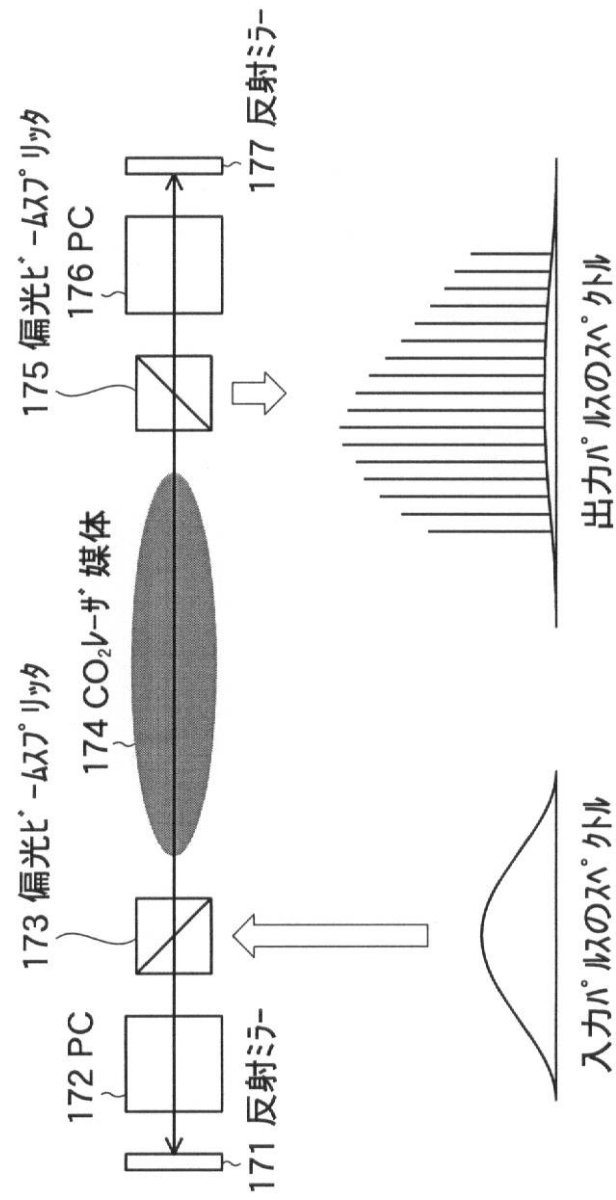
【図 7】





【図 9】

163



---

フロントページの続き

(72)発明者 三浦 泰祐

神奈川県平塚市万田 1 2 0 0 ギガフォトン株式会社 平塚事業所内

合議体

審判長 江成 克己

審判官 星野 浩一

審判官 吉野 公夫

(56)参考文献 特開昭 5 6 - 6 4 9 1 ( J P , A )

(58)調査した分野(Int.Cl. , D B 名)

H01S 3/10