

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2001 - 133822

(P 2 0 0 1 - 1 3 3 8 2 2 A)

(43)公開日 平成13年 5月18日 (2001.5.18)

(51)Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テ-マコード [*] (参考)
G02F 1/39		G02F 1/39	2K002

審査請求 有 請求項の数 2 O L (全 4 頁)

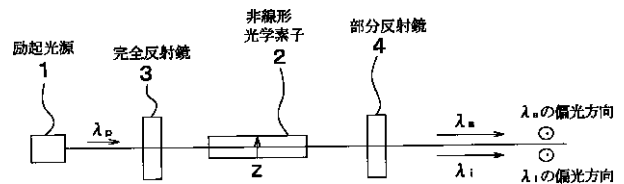
(21)出願番号	特願平11 - 310359	(71)出願人	390014306 防衛庁技術研究本部長 東京都新宿区市谷本村町 5 番 1 号
(22)出願日	平成11年10月29日 (1999.10.29)	(72)発明者	加藤 洵 北海道札幌市厚別区厚別中央三条 6 - 2 - 27エステート新さっぽろ408
		(74)代理人	100079290 弁理士 村井 隆 F タ-ム (参考) 2K002 AB12 CA13 GA04 HA21

(54) 【発明の名称】 中赤外固体レーザー装置

(57) 【要約】

【課題】 小型軽量で高変換効率、かつ高出力で、波長 3 ~ 5 μ m 帯の中赤外線レーザー光を安定に出力せしめる中赤外固体レーザー装置を提供することにある。

【解決手段】 この中赤外固体レーザー装置は、非線形光学結晶として $AgGa_{1-x}In_xSe_2$ ($x = 0.25 \sim 0.35$) 結晶を用いることにより、変換効率、出力特性のいずれも向上することを見いだしたものである。 $AgGa_{1-x}In_xSe_2$ 結晶は、位相整合許容角が $\theta_{\text{max}} = 8.2 \text{ deg} \cdot \text{cm}^{1/2}$ と大きく、しかも位相整合条件が $\theta = 90^\circ$ となるため、ウォーク・オフ角 (励起光と出力光のずれ) が 0 となり、励起光に対する出力特性が極めて優れている。したがって、これを非線形光学結晶として用いれば、結晶の角度調整が不要となり、高い変換効率で安定した出力の 3 ~ 5 μ m 帯中赤外コヒーレント光が得られる。



【特許請求の範囲】

【請求項 1】 励起光源の励起光で光パラメトリック発振用の非線形光学素子を励起し、パラメトリック発振により 3 ~ 5 μm 帯の波長でコヒーレント光を出力する中赤外固体レーザ装置であって、前記励起光源として 2 . 0 5 ~ 2 . 1 μm の波長でレーザ発振する固体レーザを用い、前記光パラメトリック発振用の非線形光学素子として、 $A g G a_{1-x} I n_x S e_2$ ($x = 0 . 2 5 \sim 0 . 3 5$) 結晶を用いたことを特徴とする中赤外固体レーザ装置。

【請求項 2】 励起光源の励起光で光パラメトリック発振用の非線形光学素子を励起し、パラメトリック発振により 3 ~ 5 μm 帯の波長でコヒーレント光を出力する中赤外固体レーザ装置であって、前記励起光源として、 $C s T i O A s O_4$ 結晶を 1 . 0 4 7 ~ 1 . 0 7 9 6 μm の波長のレーザ光で励起して 1 . 9 ~ 2 . 3 μm のコヒーレント光を出力する C T A 光パラメトリック発振器を用い、前記光パラメトリック発振用の非線形光学素子として、 $A g G a_{1-x} I n_x S e_2$ ($x = 0 . 2 5 \sim$

$$\frac{1}{n_s} + \frac{1}{n_i} = \frac{1}{n_p}$$
$$\frac{n_s}{s} + \frac{n_i}{i} = \frac{n_p}{p}$$

但し、 p は励起光の波長、 s はシグナル光の波長、 i はアイドラー光の波長、 n_p は励起光の屈折率、 n_s はシグナル光の屈折率、 n_i はアイドラー光の屈折率である。

【0004】かかる構成のレーザ発振器の 1 例として、1 . 9 ~ 2 . 3 μm の波長領域でコヒーレント光を出力する赤外光パラメトリック発振器が本発明者等によって「C T A 光パラメトリック発振器」(特許第 2 6 9 5 3 7 6 号)として提案されている。これは励起光源として 1 . 0 4 7 ~ 1 . 0 7 9 6 μm の波長のレーザ光を発振する各種固体レーザを用い、非線形光学素子として $C s T i O A s O_4$ 結晶を用いたものである。

【0005】また、波長 3 ~ 5 μm のパラメトリック発振を行うレーザ発振器としては、励起光源に $H o : Y L F$ 、 $H o : Y A G$ 等の各種固体レーザを用い、非線形光学素子として $A g G a S e_2$ や $Z n G e P_2$ 結晶を用いたものが知られている。

【0006】

【発明が解決しようとする課題】しかし、上記の波長 3 ~ 5 μm のパラメトリック発振を発振せしめる従来のレーザ発振器には以下に述べる問題があった。

【0007】即ち、非線形光学素子として $A g G a S e_2$ 結晶を用いたものは位相整合角 θ がタイプ 1 (第 1 種の整合) のパラメトリック発振として 5 0 ° と小さいため、有効非線形光学定数 $d_{eff}^{t y p e - 1}$ ($A g G a S e_2$) も 3 0 pm / V と小さく、位相整合許容角 ($F W H M$: 半値幅) も $\theta_{c r i t} \cdot L = 0 . 9 \text{ deg} \cdot \text{cm}$ と極めて小さい。ここで、 $\theta_{c r i t}$ は結晶の外部角、 L は結晶の長さである。さらに、 $A g G a S e_2$ は 2 μ

0 . 3 5) 結晶を用いたことを特徴とする中赤外固体レーザ装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、光パラメトリック発振によりコヒーレント光を励起する中赤外固体レーザ装置に係り、特に 3 ~ 5 μm の波長でコヒーレント光を励起する中赤外固体レーザ装置に関するものである。

【0002】

10 【従来の技術】従来、非線形光学論系に基づいて、非線形光学素子(結晶)にコヒーレントな励起光(基本光)を入力することにより、異なる波長のコヒーレント光を出力せしめるレーザ発振器(光パラメトリック発振器)が知られている。この発振器は、一般に励起光源と、非線形光学素子と、その両側に配置された一対の反射鏡とから概略構成されており、上記励起光と出力光であるシグナル及びアイドラー光との間には次式(1)及び(2)に示す関係が成り立っている。

【0003】

$$\dots (1)$$

$$\dots (2)$$

m に 5 % / cm という大きな吸収があり、熱吸収率が $= 0 . 0 1 1$ ($w / \text{cm} \cdot K$) と低く、励起光のレンズ作用により結晶が破壊されたり、変換効率が著しく低下するという欠点があった。

【0008】また、 $Z n G e P_2$ を非線形光学素子として用いた場合には、屈折率のばらつきにより変化し、位相整合角 θ は、5 3 ~ 5 4 ° となり、有効非線形光学定数が $d_{eff}^{t y p e - 1} = 6 6 \text{ pm} / V$ 、熱伝導率が $= 0 . 3 6$ ($w / \text{cm} \cdot K$) と大きい割には、位相整合許容角が $\theta_{c r i t} \cdot L = 1 \text{ deg} \cdot \text{cm}$ と小さく、高品質で 2 . 1 μm で透過率の高い結晶が得られにくいという欠点があった。

【0009】本発明は、上記課題を解決するためになされたものであり、その目的とするところは、高変換効率、かつ高出力で、波長 3 ~ 5 μm の中赤外線を安定に出力せしめる中赤外固体レーザ装置を提供することにある。

【0010】本発明のその他の目的や新規な特徴は後述の実施の形態において明らかにする。

【0011】

【課題を解決するための手段】上記の目的を達成すべく本発明者は種々の検討を試みた結果、非線形光学素子として $A g G a_{1-x} I n_x S e_2$ ($x = 0 . 2 5 \sim 0 . 3 5$) 結晶を用いることにより、変換効率、出力特性のいずれも向上することを見いだしたものである。即ち、本発明の中赤外固体レーザ装置は、励起光源として 2 . 0 5 ~ 2 . 1 μm の波長のレーザ光を発振する $H o : Y L F$ 、 $H o : Y A G$ 等の固体レーザ、あるいは $C s T i O A s O_4$ 結晶を 1 . 0 4 7 ~ 1 . 0 7 9 6 μm の波長

30

40

50

のレーザー光で励起して $1.9 \sim 2.3 \mu\text{m}$ のコヒーレント光を出力する C T A 光パラメトリック発振器を用い、非線形光学素子として $\text{AgGa}_{1-x}\text{In}_x\text{Se}_2$ 結晶を用いて成るものである。 $\text{AgGa}_{1-x}\text{In}_x\text{Se}_2$ 結晶は、位相整合許容角が $\theta_{\text{ext}} \cdot L^{1/2} = 8.2 \text{ deg} \cdot \text{cm}^{1/2}$ と大きく、しかも位相整合条件が $\theta = 90^\circ$ となるため、ウォーク・オフ角（励起光と出力光のずれ）が 0 となり、励起光に対する出力特性が極めて優れている。したがって、これを非線形光学素子として用いれば、結晶の角度調整が不要となり、高い変換効率で安定した出力の $3 \sim 5 \mu\text{m}$ 中赤外コヒーレント光が得られる。

【0012】

【発明の実施の形態】以下、本発明に係る中赤外固体レーザー装置の実施の形態を図面に従って説明する。

【0013】図1は、本発明の中赤外固体レーザー装置の実施の形態を示す構成図、図2は光パラメトリック発振用の非線形光学素子を縦方向よりみた場合と横方向よりみた場合の説明図である。

【0014】図中、1は励起光源、2は非線形光学素子、3は完全反射鏡（励起光及びアイドラー光で透過率 $T = 90\%$ 、シグナル光で反射率 $R = 90\% \sim 100\%$ ）、4は部分反射鏡（励起光及びアイドラー光で透過率 $T = 90\%$ 、シグナル光で反射率 $R = 60 \sim 80\%$ ）で、 λ_p は励起光の波長、 λ_s はシグナル光の波長、 λ_i はアイドラー光の波長（但し、 $\lambda_i > \lambda_s$ ）を示す。

【0015】本発明の実施の形態に係る中赤外固体レーザー装置は、図1に示すように励起光を射出する励起光源1と、励起光源から射出される励起光の光軸上に配置されたパラメトリック発振用の非線形光学素子2と、同じく励起光の光軸上で励起光源1と非線形光学素子2の射出側にそれぞれ配置された完全反射鏡3と部分反射鏡4とから構成されている。

【0016】励起光源1には、波長 $2.05 \sim 2.1 \mu\text{m}$ のレーザー光を出力する各種固体レーザーを用いるが、各種固体レーザーとしては $\text{Ho} : \text{YLF}$ 、 $\text{Ho} : \text{YAG}$ 等が用いられる。あるいは、励起光源1として、[従来の技術]で述べた特許第2695376号にある C T A 光パラメトリック発振器が用いられる。この特許第2695376号の C T A 光パラメトリック発振器は、 CsTiOAsO_4 結晶を $1.047 \sim 1.0796 \mu\text{m}$ の波長のレーザー光（例えば $\text{Nd} : \text{YLF}$ 、 $\text{Nd} : \text{YAG}$ 、 $\text{Nd} : \text{GSGG}$ 、 $\text{Nd} : \text{YAP}$ の各種固体レーザーを励起光源として用いる）で励起して波長 $1.9 \sim 2.3 \mu\text{m}$ のコヒーレント光を出力する C T A 光パラメトリック発振器である。

【0017】このような励起光源1から射出された励起光 λ_p は、完全反射鏡3を介して非線形光学素子2に入射するようになっている。

【0018】光パラメトリック発振用の非線形光学素子

2は、タイプ1（第1種の整合、 $\theta = 85 \sim 90^\circ$ 、 $\theta = 45^\circ$ 、但し、 θ は x 軸から y 軸方向へ測定した極座標の角度、 θ は角度 θ で引かれた x y 面内の線分への z 軸からの極座標の角度である。）で切り出した $\text{AgGa}_{1-x}\text{In}_x\text{Se}_2$ ($x = 0.25 \sim 0.35$) 結晶（以下「AGISE結晶」という。）が用いられている。

【0019】この AGISE 結晶は、抵抗加熱炉を用いた水平勾配冷却製法を用いて形成したが、非線形光学定数 $d_{36} = 41 \text{ pm/V}$ と大きく、しかも位相整合角が $\theta_{\text{ext}} \cdot L^{1/2} = 8.2 \text{ deg} \cdot \text{cm}^{1/2}$ と大きく、前記 AgGaSe_2 及び ZnGeP_2 結晶の8倍の大きさとなるものである。また、 AgGaSe_2 と異なり、 $2.05 \sim 2.1 \mu\text{m}$ の吸収が $\alpha = 2\% / \text{cm}$ と小さいため、励起光における破壊しきい値が $100 \mu\text{s}$ 、 10 kHz のパルスで約 $200 \text{ MW} / \text{cm}^2$ と高く、位相整合条件が湿度に対して $T \cdot L = (105 \pm 5) \text{ cm}$ と非常に大きく、反射防止膜のコートも簡単にできるという特性を有している。

【0020】励起光源1及び非線形光学素子2の射出側に配置された完全反射鏡3及び部分反射鏡4は、励起光源により射出されるレーザー光の波長及びアイドラー光の波長で高い透過率を有している。

【0021】完全反射鏡3は、シグナル光の波長で90%以上の反射率Rを有し、部分反射鏡4はシグナル光の波長で60~80%の反射率R及び励起光とアイドラー光の波長で高い透過率Tを有するダイクロイック反射鏡から成っている。

【0022】かかる構成において、励起光源1から図で右方に射出された波長 λ_p の励起光は、図2に示すように非線形光学素子2でシグナル光 λ_s 及びアイドラー光 λ_i に変換され、シグナル光は完全反射鏡3と部分反射鏡4で共振して増幅され、部分反射鏡4により発振器の外に射出される。また、共振しないアイドラー光はシグナル光と同時に部分反射鏡4により損失なく発振器外に射出されている。

【0023】したがって、例えば励起光源1として波長 $2.12 \mu\text{m}$ の C T A 光パラメトリック発振器と $\text{AgGa}_{0.7}\text{In}_{0.3}\text{Se}_2$ ($x = 0.3$) 結晶を用いると非線形光学素子の角度を調整することなく、コヒーレントな 3.9 及び $4.6 \mu\text{m}$ の中赤外線を安定して得ることができる。

【0024】この実施の形態によれば、次の通りの効果を得ることができる。

【0025】(1) 励起光源として $2.05 \sim 2.1 \mu\text{m}$ の波長でレーザー発振する固体レーザー ($\text{Ho} : \text{YLF}$ 、 $\text{Ho} : \text{YAG}$ 等) あるいは本発明者等による特許第2695376号の C T A 光パラメトリック発振器 [CsTiOAsO_4 結晶を $1.047 \sim 1.0796 \mu\text{m}$ の波

長のレーザ光（例えばNd：YLF、Nd：YAG、Nd：GSGG、Nd：YAPの各種固体レーザを励起光源として用いる）で励起して波長1.9～2.3μmのコヒーレント光を出力する]を用い、光パラメトリック発振用の非線形光学素子として、 $AgGa_{1-x}In_xSe_2$ ($x = 0.25 \sim 0.35$) 結晶を用いて中赤外固体レーザ装置を構成したので、波長3～5μmの中赤外コヒーレント光を安定した出力で効率よく得ることができる。

【0026】(2) 例えば、図2に示すように中赤外固体レーザ装置において、励起光源としてNd：YAGレーザで励起した波長2.12μmのCTA光パラメトリック発振器を用い、 $\theta = 90^\circ$ 、 $\phi = 45^\circ$ に切り出した長さ2cmの $AgGa_{1-x}In_xSe_2$ 結晶 ($x = 0.3$) を用いて位相整合角 $\theta = 90^\circ$ に固定したままで、発振しきい値の約3倍の入力で、平均出力2Wの3.9及び4.6μm中赤外線が3kHzで得られた。

【0027】以上本発明の実施の形態について説明してきたが、本発明はこれに限定されることなく請求項の記載の範囲内において各種の変形、変更が可能なのは当業者には自明であろう。

【0028】

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、

励起光源として2.05～2.1μmの波長でレーザ発振する固体レーザ（Ho：YLF、Ho：YAG等の各種固体レーザ）又は特許第2695376号で提案したNd：YAGレーザ等で励起のCTA光パラメトリック発振器）を用い、光パラメトリック発振用の非線形光学素子として、 $AgGa_{1-x}In_xSe_2$ ($x = 0.25 \sim 0.35$) 結晶を用いたことで、光パラメトリック発振により3～5μm帯の波長で高出力のコヒーレント光を高効率で安定に励起可能な中赤外固体レーザ装置を実現できる。

【図面の簡単な説明】

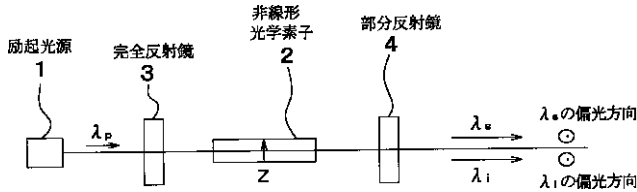
【図1】本発明に係る中赤外固体レーザ装置の実施の形態を示す構成図である。

【図2】実施の形態で用いる光パラメトリック発振用の非線形光学素子、及びその動作の説明図である。

【符号の説明】

- 1 励起光源
- 2 非線形光学素子
- 3 完全反射鏡（励起光及びアイドラー光でT = 90%、シグナル光でR = 90～100%）
- 4 部分反射鏡（励起光及びアイドラー光でT = 90%、シグナル光でR = 60～80%）

【図1】



【図2】

