(19) 日本国特許庁(JP) (12) 特許許

(12) 特許公報(B2)

(11) 特許番号

特許第6964292号

(P6964292)

(45) 発行日 令和3年11月10日(2021.11.10)

(24) 登録日 令和3年10月21日 (2021.10.21)

Α

 (51) Int.Cl.
 F I

 GO1N 21/3586
 (2014.01)
 GO1N 21/3586

 GO1N 33/24
 (2006.01)
 GO1N 33/24

 GO1N 21/552
 (2014.01)
 GO1N 21/552

請求項の数 7 (全 15 頁)

(21) 出願番号	特願2017-241669 (P2017-241669)	(73) 特許権者	000236436
(22) 出願日	平成29年12月18日 (2017.12.18)		浜松ホトニクス株式会社
(65) 公開番号	特開2019-109117 (P2019-109117A)		静岡県浜松市東区市野町1126番地の1
(43) 公開日	令和1年7月4日 (2019.7.4)	(73) 特許権者	504194878
審査請求日	令和2年12月4日 (2020.12.4)		国立研究開発法人海洋研究開発機構
	``````````````````````````````````````		神奈川県横須賀市夏島町2番地15
		(74)代理人	100088155
			弁理士 長谷川 芳樹
		(74)代理人	100113435
		( -) ( -) (	 弁理十 里木 義樹
		(74)代理人	100140442
		(74)代理人	100110582
			<u> 金</u>
			鼻級百に続く

(54) 【発明の名称】炭酸塩鉱物分析方法

(57)【特許請求の範囲】

【請求項1】

複数種類の炭酸塩鉱物のうちの何れか1種類以上の炭酸塩鉱物を含む測定対象物を分析 する方法であって、

テラヘルツ波分光法によりテラヘルツ波帯域における前記測定対象物の屈折率の波長依存性を取得する対象物測定ステップと、

テラヘルツ波帯域における前記複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの屈折率の波長依存性と、 、テラヘルツ波帯域における前記測定対象物の屈折率の波長依存性とに基づいて、前記測 定対象物における前記複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの含有割合を求める解析ステップと

10

を備える炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項2】

前記テラヘルツ波分光法はテラヘルツ波減衰全反射分光法である、

請求項1に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項3】

前記対象物測定ステップにおいて、テラヘルツ波分光法によりテラヘルツ波帯域における前記測定対象物の吸収係数の波長依存性を取得する、

請求項1または2に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項4】

テラヘルツ波分光法によりテラヘルツ波帯域における前記複数種類の炭酸塩鉱物それぞ 20

れの屈折率の波長依存性を取得する基準物測定ステップを更に備える、

請求項1~3の何れか1項に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項5】

前記基準物測定ステップにおいて、テラヘルツ波分光法によりテラヘルツ波帯域におけ る前記基準物の吸収係数の波長依存性を取得する、

請求項4に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項6】

前記解析ステップにおいて、前記複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの屈折率の波長依存性 に係数を乗じたものの総和と前記測定対象物の屈折率の波長依存性との差の二乗和が最小 となる前記係数を求めるフィッティング処理を行うことで、前記測定対象物における前記 10 複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの含有割合を求める、

請求項1~5の何れか1項に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【請求項7】

前記炭酸塩鉱物は、高Mgカルサイト、低Mgカルサイト、アラゴナイトまたはドロマ イトである、

請求項1~6の何れか1項に記載の炭酸塩鉱物分析方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001]

本発明は、測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割合を定量分析する方法に関するもの 20 である。

【背景技術】

[0002]

炭酸塩鉱物は、惑星および生命の骨格を構成する主要鉱物であり、地球惑星進化を理解 する上で欠かせない。海底の堆積物(例えば、サンゴ、有孔虫、鍾乳石、石灰岩、など) に含有される各種類の炭酸塩鉱物の割合を分析することで、過去の環境変動を知ることが できるとされている。医療分野では、炭酸塩鉱物のナノ粒子をがん細胞周辺に運ぶことで 、がん細胞周辺のpHを変化させて、がん進行を抑止することができるとされている。ま た、工業的には炭酸塩鉱物は製紙における紙表面の加工に重要である。

【 0 0 0 3 】

炭酸塩鉱物には同じCaCO₃でありながら結晶構造が異なる多形が存在する。惑星および生物を構成する主な結晶多形として、高Mgカルサイト(High Mg Calcite)、低Mgカルサイト(Low Mg Calcite)、アラゴナイト(Aragonite)およびドロマイト(Dolom ite)がある。

[0004]

測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割合を定量分析するには、従来、粉末X線分析法 (非特許文献1参照)およびFTIR法(非特許文献2参照)が用いられてきた。しかし 、粉末X線分析法は、海底から採取した測定対象物を船舶で陸上まで運んで、陸上の施設 において測定対象物に所要の前処理を施した後にX線回折装置を用いて測定対象物を分析 する必要がある。粉末X線分析法は、高電圧・真空などの複雑な構成が必要であり、X線 被曝の管理が必要である。FTIR法などの赤外分光法では、赤外線照射によって生じる 分子中の一部の局在振動のみに起因する散乱光を検出するので、同じ元素で構成される物 質を区別することは難しく、炭酸塩鉱物の含有割合の定量分析の精度が低い。

【 0 0 0 5 】

また、テラヘルツ波を用いて測定対象物を分析する技術(特許文献1~3を参照)も知られている。しかし、これらの文献は、測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割合を定量分析することができる発明を開示していない。

【先行技術文献】 【特許文献】

[0006]

50

40

【特許文献1】特開2013-64646号公報 【特許文献 2 】特開 2 0 0 8 - 2 1 5 9 1 4 号公報 【特許文献3】特開2008-197081号公報 【特許文献4】特開2008-224449号公報 【非特許文献】 【非特許文献1】JOHN D. MILLIMAN, et al,"Peak height versus peak intensity analy sis of X ray diffractiondata," Sedimentology (1973) 20,445 448. 【非特許文献 2】Prince BAWUAH, et al, "FarInfrared (THz) Absorption Spectra for the Quantitative Differentiation of Calcium Carbonate Crystal Structures: Exempli fied in Mixtures and in PaperCoatings," OPTICAL REVIEW Vol. 21, No. 3 (2014) 373 377. 【発明の概要】 【発明が解決しようとする課題】 [0008]測定対象物を採取した船舶の上で簡易な方法で測定対象物を定量分析することができれ ば、測定対象物の採取から分析までを効率よく行うことができる。しかし、X線回折法で

は、船舶上にX線回折装置を搭載することは困難であり、また、測定対象物に所要の前処 理を施す必要があることから簡易に定量分析することができない。また、FTIR法など の赤外分光法は、炭酸塩鉱物の含有割合の定量分析に適さない。

【0009】

本発明は、上記問題点を解消する為になされたものであり、船舶上においても測定対象 物における炭酸塩鉱物の含有割合を簡易に定量分析することができる方法を提供すること を目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0010】

本発明の炭酸塩鉱物分析方法は、複数種類の炭酸塩鉱物のうちの何れか1種類以上の炭酸塩鉱物を含む測定対象物を分析する方法であって、(1) テラヘルツ波分光法によりテラ ヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率の波長依存性を取得する対象物測定ステップと 、(2) テラヘルツ波帯域における複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの屈折率の波長依存性と 、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率の波長依存性とに基づいて、測定対象物

、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率の波長依存性とに基づいて、測定対象物における複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの含有割合を求める解析ステップと、を備える。 テラヘルツ波分光法はテラヘルツ波減衰全反射分光法であるのが好適である。

[0011]

本発明の炭酸塩鉱物分析方法は、対象物測定ステップにおいて、テラヘルツ波分光法に よりテラヘルツ波帯域における測定対象物の吸収係数の波長依存性を取得してもよい。 【0012】

本発明の炭酸塩鉱物分析方法は、テラヘルツ波分光法によりテラヘルツ波帯域における 複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの屈折率の波長依存性を取得する基準物測定ステップを更 に備えるのが好適である。基準物測定ステップにおいて、テラヘルツ波分光法によりテラ ヘルツ波帯域における基準物の吸収係数の波長依存性を取得してもよい。

【0013】

本発明の炭酸塩鉱物分析方法は、解析ステップにおいて、複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの屈折率の波長依存性に係数を乗じたものの総和と測定対象物の屈折率の波長依存性と の差の二乗和が最小となる係数を求めるフィッティング処理を行うことで、測定対象物に おける複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの含有割合を求めるのが好適である。

【0014】

炭酸塩鉱物は、高Mgカルサイト、低Mgカルサイト、アラゴナイトまたはドロマイトである。

【発明の効果】

50

10

40

[0015]

本発明によれば、船舶上においても測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割合を簡易に 定量分析することができる。

【図面の簡単な説明】

[0016]

【図1】図1は、本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法に好適に用いられる全反射テラヘルツ 波測定装置1の構成を示す図である。

【図2】図2は、本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法を説明するフローチャートである。

【図3】図3は、低Mgカルサイトの純度100%の基準物の吸収係数および屈折率それ ぞれの波長依存性を示すグラフである。図3(a)は吸収係数の波長依存性を示す。図3 10 (b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図4】図4は、各炭酸塩鉱物の基準物の吸収係数の波長依存性を示グラフである。

【図5】図5は、各炭酸塩鉱物の基準物の屈折率の波長依存性を示グラフである。

【図6】図6は、測定対象物(アラゴナイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係数お よび屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図6(a)は吸収係数の波長依存 性を示す。図6(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図7】図7は、測定対象物(アラゴナイト:低Mgカルサイト=7:3)の吸収係数お よび屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図7(a)は吸収係数の波長依存 性を示す。図7(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図8】図8は、測定対象物(高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係 20 数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図8(a)は吸収係数の波長 依存性を示す。図8(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図9】図9は、測定対象物(高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=7:3)の吸収係 数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図9(a)は吸収係数の波長 依存性を示す。図9(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図10】図10は、測定対象物(ドロマイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係数 および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図10(a)は吸収係数の波長 依存性を示す。図10(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図11】図11は、測定対象物(ドロマイト:低Mgカルサイト=7:3)の吸収係数 および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図11(a)は吸収係数の波長 30 依存性を示す。図11(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図12】図12は、測定対象物(アラゴナイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト = 1 : 1 : 1 )の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図 1 2 (a)は吸収係数の波長依存性を示す。図12 (b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図13】図13は、測定対象物(ドロマイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト= 1 : 1 : 1 )の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図 1 3 (a)は吸収係数の波長依存性を示す。図13(b)は屈折率の波長依存性を示す。

【図14】図14は、測定対象物(アラゴナイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係 数および屈折率それぞれの波長依存性、ならびに、フィッティング処理によって得られた 吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図14(a)は屈折率 の波長依存性を示す。図14(b)は吸収係数の波長依存性を示す。

【図15】図15は、海底から採取した測定対象物について、屈折率の波長依存性の測定 結果に基づいてフィッティング処理を行った結果と、そのフィッティング処理で得られた 含有割合を用いて各基準物の吸収係数を加重平均して得られた計算結果とを示すグラフで ある。図15(a)は、屈折率の波長依存性の測定結果およびフィッティング結果を示す 。図15(b)は、吸収係数の波長依存性の測定結果および計算結果を示す。

【図16】図16は、海底から採取した測定対象物について、吸収係数の波長依存性の測 定結果に基づいてフィッティング処理を行った結果と、そのフィッティング処理で得られ た含有割合を用いて各基準物の屈折率を加重平均して得られた計算結果とを示すグラフで ある。図16(a)は、吸収係数の波長依存性の測定結果およびフィッティング結果を示

40

す。図16(b)は、屈折率の波長依存性の測定結果および計算結果を示す。

【発明を実施するための形態】

【0017】

以下、添付図面を参照して、本発明を実施するための形態を詳細に説明する。なお、図 面の説明において同一の要素には同一の符号を付し、重複する説明を省略する。本発明は 、これらの例示に限定されるものではなく、特許請求の範囲によって示され、特許請求の 範囲と均等の意味および範囲内でのすべての変更が含まれることが意図される。

(5)

【0018】

図1は、本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法に好適に用いられる全反射テラヘルツ波測定 装置1の構成を示す図である。全反射テラヘルツ波測定装置1は、テラヘルツ波減衰全反 10 射分光法(Terahertz Attenuated Total Reflection Spectroscopy、THzATR法) により、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率および吸収係数の波長依存性を取

得することができる装置である。

【0019】

全反射テラヘルツ波測定装置1は、光源11、分岐部12、チョッパ13、光路長差調整部14、偏光子15、合波部16、テラヘルツ波発生素子20、プリズム30、テラヘルツ波検出素子40、1/4波長板51、偏光分離素子52、光検出器53a、光検出器53b、差動増幅器54およびロックイン増幅器55を備える。

【 0 0 2 0 】

光源11は、一定の繰返し周期でパルス光を出力するものであり、好適にはパルス幅が 20 フェムト秒程度であるパルスレーザ光を出力するフェムト秒パルスレーザ光源である。分 岐部12は、例えばビームスプリッタであり、光源11から出力されたパルス光を2分岐 して、その2分岐したパルス光のうち一方をポンプ光としてミラーM1へ出力し、他方を プローブ光としてミラーM4へ出力する。

【0021】

チョッパ13は、分岐部12とミラーM1との間のポンプ光の光路上に設けられ、一定の周期でポンプ光の通過および遮断を交互に繰り返す。分岐部12から出力されチョッパ 13を通過したポンプ光は、ミラーM1~M3により順次に反射されて、テラヘルツ波発 生素子20に入力される。なお、分岐部12からテラヘルツ波発生素子20に到るまでの ポンプ光の光学系を、以下では「ポンプ光学系」という。

【0022】

テラヘルツ波発生素子20は、ポンプ光を入力することでパルステラヘルツ波を発生し 出力するものであり、例えば、非線形光学結晶(例えばZnTe)、光導電アンテナ素子 (例えばGaAsを用いた光スイッチ)、半導体(例えばInAs)および超伝導体の何 れかを含んで構成される。テラヘルツ波発生素子20が非線形光学結晶を含む場合、この テラヘルツ波発生素子20は、ポンプ光入射に伴って発現する非線形光学現象によりテラ ヘルツ波を発生することができる。テラヘルツ波は、光波と電波との中間領域に相当する 0.01THz~100THz程度の周波数を有する電磁波であり、光波と電波との間の 中間的な性質を有している。また、パルステラヘルツ波は、一定の繰返し周期で発生し、 パルス幅が数ピコ秒程度である。

【0023】

プリズム30は、テラヘルツ波発生素子20から出力されたテラヘルツ波を入射面30 aに入力し、その入力したテラヘルツ波を内部で伝播させるとともに反射面30cで全反 射させ、その全反射した後のテラヘルツ波を出射面30bから合波部16へ出力する。プ リズム30はダフプリズムであり、入射面30aに入力されるテラヘルツ波の主光線と、 出射面30bから出力されるテラヘルツ波の主光線とは、共通の直線上にある。プリズム 30の反射面30cの上に測定対象物Sが配置される。

[0024]

テラヘルツ波発生素子20から出力されたテラヘルツ波は、プリズム30の入射面30 aに入力されて、プリズム30の内部を伝播するとともにプリズム30の反射面30cで 50

全反射される。その全反射の際に、テラヘルツ波のエバネセント成分が、測定対象物 S の うち反射面 3 0 c の近傍にある部分に存在する。このことから、プリズム 3 0 の反射面 3 0 c で全反射された後のテラヘルツ波は、測定対象物 S のうち反射面 3 0 c の近傍にある 部分の情報(例えば、屈折率、吸収係数)を取得する。そして、その全反射されたテラヘ ルツ波は、プリズム 3 0 の内部を伝播し、プリズム 3 0 の出射面 3 0 b から外部へ出力さ れる。プリズム 3 0 から出力されたテラヘルツ波は、合波部 1 6 に入力される。なお、テ ラヘルツ波発生素子 2 0 から合波部 1 6 に到るまでのテラヘルツ波の光学系を、以下では 「テラヘルツ波光学系」という。

(6)

【0025】

一方、分岐部12から出力されたプローブ光は、ミラーM4~M8により順次に反射さ 10 れ、偏光子15を通過して、合波部16に入力される。なお、分岐部12から合波部16 に到るまでのプローブ光の光学系を、以下では「プローブ光学系」という。4個のミラー M4~M7は光路長差調整部14を構成している。すなわち、ミラーM5およびM6が移 動することで、ミラーM4およびM7とミラーM5およびM6との間の光路長が調整され 、プローブ光学系の光路長が調整される。これにより、光路長差調整部14は、分岐部1 2から合波部16に到るまでのプローブ光学系の光路長との差を、調整することがで きる。

[0026]

合波部16は、テラヘルツ波発生素子20から出力されてプリズム30を経たテラヘル 20 ツ波と、分岐部12から出力されて到達したプローブ光とを入力し、これらテラヘルツ波 およびプローブ光を互いに同軸となるように合波してテラヘルツ波検出素子40へ出力す る。この合波部16は、堅固な支持枠に接着され薄く引き伸ばされたフィルム状のミラー であるペリクルであるのが好適である。

【 0 0 2 7 】

テラヘルツ波検出素子40は、テラヘルツ波とプローブ光との間の相関を検出するもの である。テラヘルツ波検出素子40が電気光学結晶を含む場合、このテラヘルツ波検出素 子40は、合波部16から出力されたテラヘルツ波およびプローブ光を入力し、テラヘル ツ波の伝搬に伴いポッケルス効果により複屈折が誘起され、その複屈折によりプローブ光 の偏光状態を変化させて、そのプローブ光を出力する。このときの複屈折量はテラヘルツ 波の電場強度に依存するので、テラヘルツ波検出素子40におけるプローブ光の偏光状態 の変化量はテラヘルツ波の電場強度に依存する。

【 0 0 2 8 】

偏光分離素子52は、例えばウォラストンプリズムであり、テラヘルツ波検出素子40 から出力され1/4波長板51を経たプローブ光を入力し、この入力したプローブ光を互いに直交する2つの偏光成分に分離して出力する。光検出器53a,53bは、例えばフォトダイオードを含み、偏光分離素子52により偏光分離されたプローブ光の2つの偏光 成分のパワーを検出して、その検出したパワーに応じた値の電気信号を差動増幅器54へ 出力する。

【0029】

差動増幅器54は、光検出器53a,53bそれぞれから出力された電気信号を入力し、両電気信号の値の差に応じた値を有する電気信号をロックイン増幅器55へ出力する。 ロックイン増幅器55は、チョッパ13におけるポンプ光の通過および遮断の繰返し周波 数で、差動増幅器54から出力される電気信号を同期検出する。このロックイン増幅器5 5から出力される信号は、テラヘルツ波の電場強度に依存する値を有する。このようにして、測定対象物Sを透過したテラヘルツ波とプロープ光との間の相関を検出し、テラヘル ツ波の電場振幅を検出して、測定対象物Sの情報を得ることができる。

【0030】

光路長差調整部14においてミラーM4およびM7とミラーM5およびM6との間の光 路長が調整され、プローブ光学系の光路長が調整されることで、テラヘルツ波検出素子4 50

0 に入力されるテラヘルツ波およびプローブ光それぞれのタイミング差が調整される。前述したように、一般に、テラヘルツ波のパルス幅はピコ秒程度であるのに対して、プロー ブ光のパルス幅はフェムト秒程度であり、テラヘルツ波と比べてプローブ光のパルス幅は 数桁狭い。このことから、光路長差調整部14によりテラヘルツ波検出素子40へのプロ ーブ光の入射タイミングが掃引されることで、パルステラヘルツ波の電場振幅の時間波形 が得られる。

【0031】

テラヘルツ波を用いた分光法としては、THzATR法(特許文献4参照)の他に、 測定対象物において透過または反射したテラヘルツ波を測定する方法がある。何れのテラ ヘルツ波分光法を用いて炭酸塩鉱物の分析を行ってもよい。これらの方法のうち、THz ATR法は、測定対象物の煩雑な前処理が不要であり、プリズムの反射面の上に測定対 象物を配置するだけで、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率および吸収係数の 波長依存性を容易に取得することができる。THzATR法では、測定対象物が微量( 例えば10mg程度)であっても測定をすることができ、しかも、測定後に測定対象物を 回収することが容易である。

【0032】

THZATR法による分析が可能な装置として、浜松ホトニクス株式会社からテラヘルツ波分光分析装置C12068が製品化されている。この装置は、小型で可搬性を有し、海底から炭酸塩鉱物を採取する船舶上においても該測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割合を簡易に定量分析することができる。このような装置を用いることで、測定対象物 20の採取から分析までを効率よく行うことができる。

【 0 0 3 3 】

本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法は、複数種類の炭酸塩鉱物のうちの何れか1種類以上 の炭酸塩鉱物を含む測定対象物をTHz ATR法により分析するものである。炭酸塩鉱 物は、天然に産する高Mgカルサイト(High MgCalcite)、低Mgカルサイト(Low Mg C alcite)、アラゴナイト(Aragonite)およびドロマイト(Dolomite)の4種類である。 【0034】

図2は、本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法を説明するフローチャートである。本実施形 態の炭酸塩鉱物分析方法は、基準物測定ステップS1,対象物測定ステップS2および解 析ステップS3を備える。

【0035】

基準物測定ステップS1において、複数種類の炭酸塩鉱物(高Mgカルサイト、低Mg カルサイト、アラゴナイト、ドロマイト)それぞれについて高純度の基準物を用意して、 THzATR法によりテラヘルツ波帯域における各炭酸塩鉱物の基準物の屈折率の波長 依存性を取得する。また、基準物測定ステップS1において、THzATR法によりテ ラヘルツ波帯域における各炭酸塩鉱物の基準物の吸収係数の波長依存性をも同時に取得す ることができる。なお、各炭酸塩鉱物の基準物の屈折率の波長依存性および吸収係数の波 長依存性は、一度取得しておけば以降の測定対象物の分析の際にも用いることができるの で、基準物測定ステップS1は測定対象物の分析の度に行う必要はない。

【0036】

対象物測定ステップS2において、THzATR法によりテラヘルツ波帯域における 測定対象物の屈折率の波長依存性を取得する。また、対象物測定ステップS2において、 THzATR法によりテラヘルツ波帯域における測定対象物の吸収係数の波長依存性を も同時に取得することができる。

【0037】

基準物測定ステップS1で測定する炭酸塩鉱物の基準物のサイズおよび対象物測定ステ ップS2で測定する測定対象物のサイズは、プリズムの反射面でテラヘルツ波が全反射す る際に生じるエバネセント成分の染み出し長の程度、または、これより小さいのが好適で ある。炭酸塩鉱物の基準物および測定対象物は、凍結粉砕したり、乳鉢ですり潰したりす るのが好適である。また、粉砕またはすり潰しの後の炭酸塩鉱物の基準物および測定対象 30

10

物をフルイに掛けて、そのフルイを通過した炭酸塩鉱物の基準物および測定対象物を測定 するのが好適である。このようにすることで、炭酸塩鉱物の基準物および測定対象物の粒 径を一定値以下にすることができる。

【 0 0 3 8 】

基準物測定ステップS1および対象物測定ステップS2それぞれにおいて、炭酸塩鉱物の基準物および測定対象物を押し付け治具によりプリズムの反射面に押し付けて測定するのが好適である。プリズムの反射面にフッ素系不活性液体を滴下した後に、プリズムの反射面に炭酸塩鉱物の基準物および測定対象物を配置してもよい。

【0039】

解析ステップS3において、テラヘルツ波帯域における各炭酸塩鉱物の基準物の屈折率 10 の波長依存性と、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率の波長依存性とに基づい て、測定対象物における各炭酸塩鉱物の含有割合を求める。具体的には、解析ステップS 3において、各炭酸塩鉱物の基準物の屈折率の波長依存性に係数を乗じたものの総和と測 定対象物の屈折率の波長依存性との差(各波長での差)の二乗和が最小となる係数を求め るフィッティング処理を行うことで、測定対象物における複数種類の炭酸塩鉱物それぞれ の含有割合を求めることができる。

【0040】

例えば、測定対象物が高Mgカルサイト、低Mgカルサイトおよびアラゴナイトの3種類の炭酸塩鉱物からなることが想定される場合に、高Mgカルサイトの含有割合をAとし、低Mgカルサイトの含有割合をBとし、アラゴナイトの含有割合をCとする。高Mgカ 20ルサイトの基準物の屈折率の波長依存性をN HighagCal()とし、低Mgカルサイトの基準物の屈折率の波長依存性をN HighagCal()とし、アラゴナイトの基準物の屈折率の波長依存性をN Leavegeal()とし、アラゴナイトの基準物の屈折率の波長依存性をN Leavegeal()とし、アラゴナイトの基準物の屈折率の波長依存性をN Leavegeal()とし、アラゴナイトの基準物の屈折率の波長依存性をN Leavegeal()とし、アラゴナイトの基準物の屈折率の波長依存性をN Leavegeal()とし、スの式で表される。

 $N_{Total}() = A \cdot N_{HighMgCal}() + B \cdot N_{LowMgCal}() + C \cdot N_{Aragonite}()$   $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 4 & 1 \end{bmatrix}$ 

測定対象物の屈折率の波長依存性をNsュոリモ( )とする。このNsュոリモ( )とN ℸℴェリ (

)との差(Nュュոุル( )-Nぃュa( ))を波長 毎に求め、それらの二乗和を求める。

この二乗和が最小となる係数A,B,Cを求めるフィッティング処理を行うことで、測定 対象物における複数種類の炭酸塩鉱物それぞれの含有割合を求めることができる。 【0042】

次に実施例について説明する。高Mgカルサイト、低Mgカルサイト、アラゴナイトお よびドロマイトそれぞれの純度100%の試料を、炭酸塩鉱物の基準物として用いた。ま た、何れかの種類の炭酸塩鉱物の基準物を3:7または7:3または1:1:1の割合で 混合して、次の8種類の測定対象物を用意した。なお、ここに示す含有割合は体積の割合 である。さらに、実際に海底から採取した測定対象物をも用いた。各測定で用いた基準物 および測定対象物は約40mgであった。

・アラゴナイト:低Mgカルサイト=3:7
・アラゴナイト:低Mgカルサイト=7:3
・高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=3:7
・高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=7:3
・ドロマイト:低Mgカルサイト=3:7
・ドロマイト:低Mgカルサイト=7:3
・アラゴナイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=1:1:1

・ドロマイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=1:1:1

【0043】

図3は、基準物測定ステップS1で取得された低Mgカルサイトの純度100%の基準物の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図3(a)は吸収係数の波長依存性を示す。図3(b)は屈折率の波長依存性を示す。これらの図には、2回の測定の結果が示されている。これらの図に示されるとおり、0.5THz~6.0TH

50

zの帯域においてTHzATR法による屈折率および吸収係数それぞれの波長依存性の 測定の再現性はよい。以下のグラフは、複数回の測定により得られた屈折率および吸収係 数それぞれの波長依存性の平均値を示している。

【0044】

図4は、基準物測定ステップS1で取得された各炭酸塩鉱物の基準物の吸収係数の波長 依存性を示グラフである。図5は、基準物測定ステップS1で取得された各炭酸塩鉱物の 基準物の屈折率の波長依存性を示グラフである。これらの図に示されるとおり、吸収係数 の波長依存性および屈折率の波長依存性の何れも、炭酸塩鉱物の種類によって異なる形状 を有している。

【0045】

図6は、対象物測定ステップS2で取得された測定対象物(アラゴナイト:低Mgカル サイト=3:7)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図 6(a)は吸収係数の波長依存性を示す。図6(b)は屈折率の波長依存性を示す。また 、図7は、対象物測定ステップS2で取得された測定対象物(アラゴナイト:低Mgカル サイト=7:3)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図 7(a)は吸収係数の波長依存性を示す。図7(b)は屈折率の波長依存性を示す。これ らの図には、測定値に加えて計算値も示されている。計算値は、基準物(アラゴナイト、 低Mgカルサイト)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を含有割合で加重平均 して求めたものである。これらの図に示されるとおり、吸収係数の波長依存性および屈折 率の波長依存性の何れについても、測定値と計算値とがよく一致している。

[0046]

図8は、測定対象物(高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図9は、測定対象物(高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=7:3)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示す グラフである。

【0047】

図10は、測定対象物(ドロマイト:低Mgカルサイト=3:7)の吸収係数および屈 折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図11は、測定対象物(ドロマイト:低 Mgカルサイト=7:3)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフで ある。

【0048】

図12は、測定対象物(アラゴナイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=1:1 :1)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。図13は、測 定対象物(ドロマイト:高Mgカルサイト:低Mgカルサイト=1:1:1)の吸収係数 および屈折率それぞれの波長依存性を示すグラフである。

【0049】

図8~図13の何れにおいても、吸収係数の波長依存性および屈折率の波長依存性の双 方について、対象物測定ステップS2で取得された測定値と、加重平均により取得された 計算値とが示されている。

【0050】

これらの図に示されるように、炭酸塩鉱物の基準物を3:7または7:3または1:1 :1の割合で混合して作成した測定対象物の全てについて、吸収係数および屈折率それぞ れの波長依存性を測定して得られた測定値と、各基準物の吸収係数および屈折率それぞれ の波長依存性を含有割合で加重平均して得られた計算値とを比較したところ、両者はよく 一致した。

[0051]

図14は、対象物測定ステップS2で取得された測定対象物(アラゴナイト:低Mgカ ルサイト=3:7)の吸収係数および屈折率それぞれの波長依存性、ならびに、解析ステ ップS3においてフィッティング処理によって得られた吸収係数および屈折率それぞれの 波長依存性を示すグラフである。図14(a)は屈折率の波長依存性を示す。図14(b

10



)は吸収係数の波長依存性を示す。これらの図に示されるように、解析ステップS3にお いてフィッティング処理を行うことにより、測定対象物における炭酸塩鉱物の各基準物( アラゴナイト、低Mgカルサイト)の含有割合を求めることができる。

【 0 0 5 2 】

図15は、海底から採取した測定対象物について、屈折率の波長依存性の測定結果に基 づいてフィッティング処理を行った結果と、そのフィッティング処理で得られた含有割合 を用いて各基準物の吸収係数を加重平均して得られた計算結果とを示すグラフである。図 15(a)は、屈折率の波長依存性の測定結果およびフィッティング結果を示す。図15 (b)は、吸収係数の波長依存性の測定結果および計算結果を示す。この場合、吸収係数 の波長依存性の測定結果とは、よく一致している。

【0053】

図16は、海底から採取した測定対象物について、吸収係数の波長依存性の測定結果に 基づいてフィッティング処理を行った結果と、そのフィッティング処理で得られた含有割 合を用いて各基準物の屈折率を加重平均して得られた計算結果とを示すグラフである。図 16(a)は、吸収係数の波長依存性の測定結果およびフィッティング結果を示す。図1 6(b)は、屈折率の波長依存性の測定結果および計算結果を示す。この場合、屈折率の 波長依存性の測定結果と計算結果との一致度はよくない。

【0054】

図15と図16とを対比して分かるように、吸収係数の波長依存性の測定結果に基づい てフィッティング処理を行う場合(図16)より、屈折率の波長依存性の測定結果に基づ いてフィッティング処理を行う場合(図15)の方が、より正確にフィッティングができ ており、したがって、より正確に測定対象物における炭酸塩鉱物の各基準物の含有割合を 求めることができていると考えられる。

【0055】

海底から実際に採取した他の測定対象物についても、同様に対象物測定ステップS2お よび解析ステップS3を行った。すなわち、測定対象物の屈折率の波長依存性の測定結果 に基づいてフィッティング処理を行って、測定対象物における炭酸塩鉱物の各基準物の含 有割合を求めた。そして、そのフィッティング処理で得られた含有割合を用いて各基準物 の吸収係数を加重平均して得られた計算結果は、測定対象物の吸収係数の波長依存性の測 定結果とよく一致した。

【0056】

このように、本実施形態の炭酸塩鉱物分析方法は、テラヘルツ波帯域における測定対象 物の屈折率の波長依存性の測定結果に基づいてフィッティング処理を行うことで、正確に 測定対象物における炭酸塩鉱物の各基準物の含有割合を求めることができる。本実施形態 の炭酸塩鉱物分析方法は、THzATR法により測定対象物の屈折率の波長依存性を測 定するので、測定対象物の煩雑な前処理が不要であり、プリズムの反射面の上に測定対象 物を配置するだけで、テラヘルツ波帯域における測定対象物の屈折率の波長依存性を容易 に取得することができる。THzATR法では、測定対象物が微量(例えば10mg程 度)であっても測定をすることができ、しかも、測定後に測定対象物を回収することが容 易である。また、THzATR法による分析が可能な装置は、小型で可搬性を有し、海 底から炭酸塩鉱物を採取する船舶上においても該測定対象物における炭酸塩鉱物の含有割 合を簡易に定量分析することができる。このような装置を用いることで、測定対象物の採 取から定量分析までを効率よく行うことができる。

【符号の説明】

[0057]

1 全反射テラヘルツ波測定装置、11 光源、12 分岐部、13 チョッパ、14 光路長差調整部、15 偏光子、16 合波部、20 テラヘルツ波発生素子、30 プリズム、40 テラヘルツ波検出素子、51 1/4波長板、52 偏光分離素子、5 3a,53b 光検出器、54 差動増幅器、55 ロックイン増幅器、M1~M8 ミ ラー、5 測定対象物。

(10)

30

10

20

【図2】













【図6】





計算値

2.5

3.5

周波数(THz)

4.5

5.5

1.5

0.5

0 L 0.5

【図7】

計算値

2.5

3.5

周波数(THz)

4.5

1.5

0.5

0 0.5





5.5



(13)

【図10】



### 【図11】







(14)









## 【図15】





フロントページの続き (72)発明者 秋山 高一郎 静岡県浜松市東区市野町1126番地の1 浜松ホトニクス株式会社内 (72)発明者 安田 敬史 静岡県浜松市東区市野町1126番地の1 浜松ホトニクス株式会社内 (72)発明者 陸 昂義 静岡県浜松市東区市野町1126番地の1 浜松ホトニクス株式会社内 (72)発明者 坂井 三郎 神奈川県横須賀市夏島町2番地15 国立研究開発法人海洋研究開発機構内 審査官 小澤 瞬 (56)参考文献 米国特許出願公開第2014/0277674(US, A1) 特開2013-064646(JP,A) 特開2008-215914 (JP,A) 特開2005-274496 (JP,A) 特開2012-063214(JP,A) Honglei ZHAN et al., CaCO3, its reaction and carbonate rocks: terahertz spectroscopy i nvestigation, Journal of Geophysics and Engineering, 2016年09月09日, 13, pp. 768 774, doi:10.1088/1742 2132/13/5/768 Prince BAWUAH et al., Far Infrared (THz) Absorption Spectra for the Quantitative Diffe rentiation of Calcium Carbonate Crystal Structures: Exemplified in Mixtures and in Pap er Coatings, OPTICAL REVIE, 2014年, Vol. 21, No. 3, pp. 373 377 Maya MIZUNO et al., Study of CaCO3 containing minerals by THz spectroscopy, 35th Inter

national Conference on Infrared, Millimeter, and Terahertz Waves, 2010年, 163 164, DOI :10.1109/ICIMW.2010.5612478

```
(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)
```

```
 G 0 1 N
 2 1 / 0 0
 -
 G 0 1 N
 2 1 / 0 1

 G 0 1 N
 2 1 / 1 7
 -
 G 0 1 N
 2 1 / 6 1

 G 0 1 N
 3 3 / 2 4
 -
 -
 -
```