「特集 ℃ 光 COE 特集

3-6 テラヘルツ帯光学薄膜技術

3-6 Optical Thin Film Technology Used in the Terahertz Frequency

寳迫 嚴 HOSAKO Iwao

要旨

可視光や近赤外線における多層膜光学薄膜技術は確立された技術であり、反射防止膜、高反射膜、各種フィルターなど各種の機能を実現するために一般的に使われている。一方、テラヘルツ帯 (THz帯:f=0.3 - 10 THz, λ = 1000 - 30 µm)と呼ばれる領域において、単層膜技術は幾つかあるが多層膜光学薄膜技術は未成熟である。この波長帯では各層の膜厚が数~数十 µm と非常に厚くなるために製造が困難となるからである。

原料にシラン(SH₄)と酸素(O₂)を用いたプラズマ励起化学的気相成長法によるTHz帯光学薄膜製作技術 を新たに開発した。これによりシリコン(Si)とシリコン酸化物(SiO_x)からなる多層光学膜を現実的な時間 と費用の範囲で製作することができるようになった。本方法や試作した単層・多層光学膜の光学特性に ついて述べる。

[キーワード]

テラヘルツ,光学薄膜,プラズマCVD,反射防止膜,多層膜 Terahertz, Optical thin film, Plasma-enhanced chemical vapor deposition, Anti-reflection coating, Multi-layer coating / film

1 はじめに

近年、電波と光の間にあるテラヘルツ電磁波 が注目を集めている。この名前は、周波数帯が 10の12乗台にあり、その接頭辞のテラ(tera-)に 基づいて付けられたものである。この帯域(100 GHz~10 THz)では、簡便なチューナブル光源 や検出器がないため、その利用は限られたもの であり、長い間、未利用/未開発周波数帯と呼ば れていた。

最近のフェムト秒レーザー技術や半導体素子 技術の発展に伴い、従来の光や電波の技術と異 なった方法で、広帯域のテラヘルツ帯周波数成 分を含むモノサイクルのテラヘルツ電磁波パル スの発生と検出が容易にできるようになった。 そのため、様々な分野(材料科学、環境計測、バ イオなど)での応用技術開発が世界中で盛んに進 められようとしている。

このようにして光源と検出の問題は一応の解

決をみたが、その途中にある光学系には様々な 問題があり、全体の効率を下げる原因となって いる。そのうちの一つに光学薄膜技術がある。 可視光や近赤外光の領域における光学薄膜技術 はほぼ完成の域に達しており、高効率光学系が 実現されている。一方、テラヘルツ帯における 光学薄膜技術ははなはだ未熟であり、簡単に利 用できる状態にはなっていない。本稿では、可 視光や近赤外光領域と同じように簡単に利用で きるテラヘルツ帯光学薄膜技術について述べる。

2 テラヘルツ帯光学薄膜及びその 製造技術に求められる条件

テラヘルツ帯電磁波 (100 GHz ~ 10 THz) の波 長は、30 μ m ~ 3 mm と可視光や近赤外光領域の 波長 (λ ~ 1 μ m) と比べて数十倍から数千倍長い ため、光学膜の膜厚もそれに比例して厚くなる。 例えば、1 THz (λ = 300 μ m) での単層反射防止

特集 光COE特集

膜をゲルマニウム Ge (屈折率 n = 4) 上に付ける ことを考える。SiO₂ (屈折率 n = 2)を膜材とした とき、その厚さ ($\lambda/4$) は37.5 μ m となる。この ような「厚い」薄膜を作らなければならないこと がテラヘルツ帯光学薄膜製造技術上の一番の問 題点である。

テラヘルツ帯光学薄膜及びその製造技術に求 められる条件には、様々なものがあるが、以下 に重要と思われるものを取り上げ、求められる 条件について述べる。

- (1) 厚い膜を現実的な時間と費用の内で製作で きること:これは、広く一般的に用いられる ようになるために最も重要な条件である。本 稿で述べるCVDによるもの以外にも、テラへ ルツ帯光学薄膜を実現する様々な方法が存在 するが、製作に時間や費用がかかりすぎるも のは、結局、現実的には使えないものである ことが多い。
- (2) テラヘルツ帯において透明であり屈折率が 異なる二つの膜材料を任意の厚さで積み重ね ることができること:屈折率が異なる二つの 膜材料を任意の厚さで積み重ねることにより、 様々な機能を持つ光学膜(反射防止膜、高反射 膜、各種フィルター、偏光・無偏光ビームス プリッターなど)を任意の基板材料上に設計・ 製造することができるようになる。製造が減 圧環境(真空)で行われるものであれば、製造 プロセスが行われるチャンバーを大気にさら すことなく、材料の切替えができるものが膜 品質向上の観点から好ましい。
- (3) 膜内応力が小さいこと:可視光や近赤外領 域の薄膜においても膜内応力を小さくするか、 相殺する必要がある。厚い膜ではなおさら気 をつけねばならない点である。膜内応力が大 きいと、膜のはがれや割れ、基板の反りや割 れ等を生じるためである。
- (4) 基板形状によらず、均一な膜を膜厚制御性 良く基板上に製造できること:光学部品は平 面鏡を除けば、大多数のものは曲面を利用し たものであり、場合によっては複雑な形状を 有していることもある。したがって基板形状 を選ばない製造工程が好ましい。
- (5) 膜に機械的な耐久性や長期間の安定性があ り、さらに取扱いが容易であること:光学膜

は様々な環境にさらされる可能性があるため、 耐久性や安定性に優れていることが重要であ る。特にテラヘルツ帯域では極低温での応用 が多くあるため、常温と極低温との温度サイ クルに耐えるものであることが重要である。 良いテラヘルツ帯光学薄膜作るということは、 (1)~(5)の条件をなるべくよく満たす物質とその

3 プラズマCVDによるSiO₂膜 (屈折率n = 2)とSi膜(屈折率n = 3.4)の製造

製造方法を見つけ出すことにほかならない。

図1に示すシランと酸素を原料とするプラズマ CVD (plasma-enhanced chemical vapor deposition) は以下に示すような特徴を有する。



図1 プラズマCVDのダイアグラム

- 5 μm/hour 程度の比較的速い成膜速度で SiO₂ 膜とSi 膜を基板上に成膜することができ る。
- (2) 成長時の基板温度は160℃~80℃と低く保たれる。そのため、膜内応力を抑制することができる。
- (3) 純度の高いガスソースを原料とし高密度プ ラズマで分解して成膜するために、膜中に不 純物が含まれない高品質膜を成膜できる。
- (4) 膜種の切替えは反応炉を大気にさらすこと なく、酸素ガスの供給をバルブの開閉により 制御して行うことができるため、多層膜を容

表1 プラズマCVD法と他方法との比較 (太字は望ましい点を示す。)

Methos	Refractive index	Fabrication temperature	Residual stress	Time for fabrication	Uniformity & Controllabirity	Multi-layer structure	Long-term stability	Restriction on substrate shape
Si / SiO ₂ evapolation	2 & 3.4	~ 200 °C	High	Long	0	0	0	None
$TEOS$ - CVD^2	2	> 200 °C	High	Short	О	X	0	None
Attach & polish ⁶	Selectable	Room temperature	Low	Long	0	0	Х	Exist
Paste plastic films ^{3·5}	~1.5	Room temperature	Low	Short	Х	0	Х	Exist
SH4 / O2 – CVD ⁷	2~3.4	160 °C	Low	Short	0	0	0	None

易に製造することできる。また、酸素分圧を バルブの開度で調整してSiO₂とSiの混合物か らなる膜(屈折率n = 2~3.4)を作ることがで きる。

- (5) SiO₂膜・Si 膜は共に耐環境性に優れている
 とともに硬い物質であるので、取扱いが容易
 である。
- (6) CVDプロセスであるため、基板形状によら ず均一性の高い膜を膜厚制御性良く製造する ことができる。

以上のように、このCVDプロセスは、2で述 べた必要条件をかなりの部分でよく満たしてい ると考えられ、テラヘルツ帯光学薄膜製造技術 として有望なものであるといえる。本方法とこ れまでに試みられてきた様々なテラヘルツ帯光 学薄膜製造技術との比較を表1[2]-[7]に示す。本 方法と比較してそれぞれの方法がテラヘルツ帯 光学薄膜技術として適さないと思われる点を挙 げる。SiO₂とSiの真空蒸着では、成膜速度(1 μ m/hour 程度) と遅いこと、原料坩堝容積を大き くできないため成膜途中で原料を追加する必要 があること等である。TEOS-CVD[2]では、多層 膜構造ができないこと、成膜温度が高いことな どである。目標となる膜厚が厚いため、膜材料 を光学用接着剤で貼り付けた後に研磨して無反 射膜を実現することができるが、この方法[6]で は、多層膜や平面以外の光学素子への応用とい う点で時間と費用がかかりすぎると思われる。 プラスティック膜を貼り付ける方法[3]-[5]では、 膜厚や均一性に問題があること、光学素子形状 に制限があること、長期の安定性に欠けるなど

である。

4 プラズマ CVD によるテラヘルツ 帯光学薄膜の適用周波数領域

SiO₂ (Glass)とSiの光学定数(1~10 THz)を図 2に示す^[1]。屈折率はそれぞれ2、34程度であり、 1 THz以下においても同様である^[8]。SiO₂ (Glass)



の吸収係数は高周波において大きくなっている が、SiO₂ (Glass)部分の合計の膜厚が $\lambda/4$ 厚さの 数倍程度の範囲であれば吸収は数%以内に収ま る範囲である。一方、Siの吸収係数が低周波に おいて大きくなる。図の範囲を超えているが、1 THz以下では問題となりそうである。これはSi 中のフリーキャリアによるドルーデ型の吸収に 起因しているものである。極低温(~4 K)では、 キャリアはフリーズアウトしていなくなるため、 この吸収はなくなると考えてよい。したがって、 本方法による光学薄膜の適用周波数範囲は、基 板物質によっても異なってくるが、おおざっぱ に言って、常温では1 THz~10 THz、極低温で は0.1 THz~10 THzであると言える。

5 試作結果

5.1 単層膜 [7]

テラヘルツ帯の検出器やレーザーの材料とし て用いられるゲルマニウム (Ge) 基板上に単層 SiO₂ (Glass) 反射防止膜をプラズマCVD 法により 成膜した。Ge 基板には直径 21 mm、厚さ 1989.5 μm、抵抗率44.9 Ω-cmの単結晶基板を用いた。 プラズマ CVD 法 (SiH₄+2O₂->SiO₂+2H₂O) により 片面にSiO₂ (Glass) 膜を反応炉圧力1 Pa、基板温 度160℃において厚さ20.9 µm成膜した。このと き目標としていた成膜厚さは、20.4 µmである。 この厚さは、反射防止特性の中心波長が160 µm (62.5 cm⁻¹)となるように選んだものである。目標 に対する膜厚誤差は2.5%であった。この片面反 射防止膜付き Ge 基板の透過率測定をフーリエ分 光計 (BomemDA-8) を用いて測定した結果を図3 に示す。測定に用いた検出器は、液体ヘリウム 冷却Siボロメータである。ボロメータには遮断 周波数140 cm⁻¹のローパスフィルターが取り付け てある。水蒸気による影響を避けるため、試料 は真空中(66.7 Pa = 0.5 torr 以下)に置いた。光 源には水銀灯、ビームスプリッターには厚さ12 μmのマイラーフィルムを用いた。測定の分解能 は0.01 cm⁻¹である。図3を見ると、55 cm⁻¹から 60 cm⁻¹辺りでGe 基板の表面と裏面における反射 による干渉パターンの振幅が最小となっている ことが分かる。したがってこの辺りで、反射防 止膜として機能していることが分かる。



反射防止特性の中心周波数が設計値からずれ ている原因は、一つは膜厚であり、もう一つは CVD 法による 膜の 屈折率が 設計 で 用 いた SiO₂ (Glass)とは違っているためである。CVD 法によ る膜がSiO₂ (Glass)とSiの混合物であると仮定し て解析する。混合物をSiO、で表しxで混合の度 合を表すとすると、CVD法による膜はSiO₁₈₁、屈 折率 n_m = 2.10、反射防止特性の中心波長 λc = 175.4 μm (57.0 cm⁻¹)、λcにおける反射率 R = 2×10³であることが分かる。この解析結果の値 を用いて計算したλcにおける透過率0.549と実 際の測定値0.547がよく一致することから、CVD 法による膜をSiO₂ (Glass)とSiの混合物であると して扱ってよく、膜での吸収は実用上無視でき るほど小さいと言える。ここで得られた反射率 は、フレネル反射率0.36の1/180と小さく実用上 十分な値である。

5.2 多層膜

2種類の膜 (SiO₂ (Glass) とSi 膜) から成る4層 広帯域反射防止膜をGe 基板上にCVD法により 製作した。目標とする多層構造は、Ge 基板側か らSi 7 μ m / SiO₂ 3 μ m / Si 2 μ m / SiO₂ 11 μ m である。最初に厚さ4 mmの基板片面上に上の多 層構造をCVD法により製作した後、この試料を 切断して、厚さ約2.2 mmのGe 基板と厚さ約0.9 mmの片面多層膜付きGe 基板とに分離した。そ れぞれの切断面は光学研磨して平行板とした。 それぞれ透過率を単層膜の場合と同様に測定し

集 集

た。ただし測定の分解能は4.0 cm⁻¹とした。厚さ 約2.2 mmのGe基板の透過率測定結果はリファ レンスとして多層膜透過率の導出に用いた。透 過率測定後、多層膜断面を走査電子顕微鏡(SEM) 及びエネルギー分散型X線分析装置(EDS)によ る成分分析を行った。EDSの位置分解能は1 µm 程度である。

図4にSEM写真、図5にEDS観察の結果を示 す。図4から、Si 68 μ m / SiO₂ 32 μ m / Si 1.8 μ m / SiO₂ 11.8 μ m であること、各層の境界がク リアであることが分かる。図5の結果を見ると、 Si 層部分にも酸素が入ってしまっており、SiO₂ (Glass)とSiの混合物からなる膜であると考えら れる。混合の度合を単層膜の場合と同じように して表すと、得られた4層膜構造は、SiO₀₂₆ 6.8 μ m / SiO₁₈₈ 3.2 μ m / SiO₀₅₀ 1.8 μ m / SiO₁₈₁ 11.8 μ m と成っていることが分かる。ただし、厚さ11.8 μ mの部分が単層膜の場合と同じ混合度合を持つ と仮定している。



図6に目標構造 (st1) Si 7 µm / SiO₂ 3 µm / Si 2 µm / SiO₂ 11 µm の透過率計算値、厚さのみに 実測値を用いた構造 (st2) Si 6.8 µm / SiO₂ 3.2 µm / Si 1.8 µm / SiO₂ 11.8 µm の透過率計算値、得ら れた構造 (st3) SiO₀₂₆ 6.8 µm / SiO₁₈₈ 3.2 µm /



SiO₀₅₀ 1.8 µm / SiO₁₈₁ 11.8 µmの透過率の計算値 と測定値を示す。構造(st1)と構造(st2)の計算値 の違いは小さい。この結果は、CVD法の膜厚制 御性がTHz帯に対して充分良いものであること を示している。目標構造の透過率と実測透過率 を比べると60 cm⁻¹より高周波側では実測値が低 く、低周波側では実測値が高くなっている。そ の原因は膜厚ではなく、各層の屈折率が設計値 と異なっているためだと考えられる。得られた 構造(st3)に対する計算値は実測値と同様の傾向 を示すが、実測値と一致するには至っていない。 しかしながら、透過率の実測値は広帯域にわた って、Ge表面の透過率0.64を上回っているので、 広帯域反射防止膜として機能していると言って もよいだろう。設計と実測の違いは、試作と測 定(透過率及び組成)を繰り返し行うことにより 埋められるものと考えられる。

この結果は、テラヘルツ帯において有効な誘 電体多層膜をプラズマCVD法により製作できる ことを示したものである。希望の特性を得るた めには、試作と測定を繰り返して行う必要があ るが、本方法によりテラヘルツ帯における各種 光学薄膜(反射防止膜、高反射膜、各種フィルタ ー、偏光ビームスプリッター、など)を現実的な 費用と時間で製作できることが分かった。

5.3 サファイア基板上の反射防止膜

国立天文台天文機器開発実験センター ASTE グループと共同で国際大型プロジェクト ALMA

特集 光COE特集

「アタカマ大型ミリ波サブミリ波干渉計」 http://www.nro.nao.ac.jp/~lmsa/で使用するこ とを想定したサファイア基板上の反射防止膜の 試作を現在行っている。サファイア基板上に厚 さ47.1 μ mのSiO_x (x~1.8)単層膜をプラズマ CVD法により作成した。常温(300 K)と極低温 (5 K)における透過特性評価の結果、25cm⁴で良 好な反射防止特性を示すことが確かめられてい る。温度サイクルによるひび割れやはがれなど の破損は見られず、この点においても本CVD法 の有効性が確かめられた。次の段階として多層 膜による反射防止特性の広帯域化を目指して、 目標構造の設計を現在(2004年1月)行っている ところである。

6 まとめ

シランと酸素を原料ガスとするプラズマ CVD 法により、テラヘルツ帯で有効な各種光学薄膜 が製作可能であることを示し、実際に単層反射 防止膜と広帯域多層膜反射防止膜の試作例を示 した。

参考文献

- 1 E. D. Palik, ed., "Handbook of Optical constants of Solids", Academic, Orlando, Fla., 1985.
- 2 D. A. DeCrosta, J. J. Hackenberg, and J. H. Linn, J. "Electrochem. Soc. 143", 1079-1084, 1996.
- **3** A. J. Gatesman, J. Waldman, M. Ji, C. Musante, and S. Yngvesson, "IEEE Microwave and Guided Wave Letters, 10", 264-266, 2000.
- 4 K. R. Armstrong and F. J. Low, "Appl. Opt. 13", 425-430, 1974.
- 5 J. Shao and J. A. Dobrowolski, "Appl. Opt. 32", 2361-2370, 1993.
- 6 K. Kawase and N. Hiromoto, "Appl. Opt. 37", 1862-1866, 1998.
- 7 I. Hosako, "Appl. Opt. 42", 4045-4048, 2003.
- 8 J. W. Lamb, "Int. J. IR and MMW, 17, 12", 1997-2034, 1996.

醫行 嚴

基礎先端部門光エレクトロニクスグル ープ主任研究員 固体物性、光エレクトロニクス、遠赤 外分光