分光エリプソメトリーの基礎と 太陽電池評価への応用

藤原 裕之・赤川 真隆

Fundamental of Spectroscopic Ellipsometry and Application to Solar Cell Characterization

Hiroyuki FUJIWARA and Masataka AKAGAWA

In the last two decades, the spectroscopic ellipsometry technique has developed rapidly with the help of computer technology. As a result, the application area of spectroscopic ellipsometry has expanded, and now this technique is utilized in wide research areas from semiconductors to organic materials. Most recently, spectroscopic ellipsometry has been applied to characterize various solar cells that have complicated textured structures. Such characterization has been found to provide detailed structures and properties of various component layers in solar cells. In this article, basic principles of spectroscopic ellipsometry and application of ellipsometry technique to solar cell characterization will be introduced.

Key words: Spectroscopic ellipsometry, basic principles, solar cells, optical constants, optical model

過去 20 年間に分光エリプソメトリーの測定・解析技術 は飛躍的に発達し、分光エリプソメトリーは従来の基礎的 な光学評価だけでなく、最近は薄膜成長の実時間観測およ びより複雑な有機薄膜の解析にも用いられている¹⁾.分光 エリプソメトリーは基本的に光学測定手法であるが、特に 非破壊・高速測定が可能であり、非常に高い測定感度 (~ 0.1 Å)をもつことが特徴である.本稿では、分光エリ プソメトリーの原理および解析技術を解説し、応用として 複雑なテクスチャー構造をもつ太陽電池のエリプソメト リー評価を紹介する.

1. エリプソメトリーの原理

エリプソメトリーは, 偏光した光を試料に入射させ, 試 料での光反射による偏光状態の変化から試料の光学定数や 薄膜の膜厚などを評価する方法である¹⁾.特にエリプソメ トリーは測定プローブとして光を用いるため, 試料を非破 壊で数秒程度の時間で評価できるだけでなく, きわめて高 い測定精度をもち, これまで各種材料の膜厚や光学特性の 基礎評価に広く用いられている.

図1はエリプソメトリーによる試料測定の原理を示して いる。エリプソメトリーは偏光した光を用いて測定を行う が、基本的に光(電磁波)の偏光状態は直交する2つの座 標軸上を伝播する波の重ね合わせから表される. エリプソ メトリーの場合、入射・反射光の偏光は、その光の電場 E の振動方向からp偏光とs偏光に区別され、p偏光では電 場の振動方向は入射光 Ein と反射光 En で同一平面内にあ る.図1の入射光は p, s 偏光の間に位相差がない直線偏光 とよばれる状態を示しており、この場合 p, s 偏光の合成電 場 (**E**=**E**_{ip}+**E**_{is}) は常に 45° 方向で振動する.一方, 試料 により光が反射されると、p,s 偏光それぞれの振幅および 位相は変化する.図1に示すように、エリプソメトリーで は、反射 p, s 偏光の位相差および振幅比を角度で表した (Δ, ψ) の 2 つの値を測定する. 試料構造が理想的な場合 には、(Δ,ψ)の2つの測定値から試料の光学定数である 屈折率nおよび消衰係数kの2つの値を直接求めることが でき、これがエリプソメトリーの基本原理となっている.

[|]岐阜大学未来型太陽光発電システム研究センター(〒501-1193 岐阜市柳戸 1-1) E-mail: fujiwara@gifu-u.ac.jp



図1 エリプソメトリー測定の原理.

入射光に対する反射光の比率(振幅反射係数r)はp,s偏 光で異なり,それぞれは振幅比|r|と位相差δに分けた次 式で表される.

$$r_{p} \equiv E_{rp}/E_{ip} = |r_{p}| \exp(i\delta_{p})$$

$$r_{s} \equiv E_{rs}/E_{is} = |r_{s}| \exp(i\delta_{s})$$
(1)

特にエリプソメトリーでは、p 偏光とs 偏光の振幅反射係数の比から(Δ, ψ)を定義する.

$$\rho = \tan \psi \exp(i\Delta) = r_{\rm p}/r_{\rm s} \qquad (2)$$

$$\Delta \equiv \delta_{\rm p} - \delta_{\rm s}, \, \tan \psi \equiv |r_{\rm p}| / |r_{\rm s}| \tag{3}$$

このようにエリプソメトリーは, p, s 偏光に対する光反射 の違いを偏光状態の変化として測定し, p, s 偏光の振幅比 および位相差から計算により試料の光学定数 (*n*, *k*)を決 定する手法である.実際のエリプソメトリー測定器では, 偏光素子を回転させ,回転に応じた光強度を測定すること により反射光の偏光状態を測定している.ただし,測定器 には回転検光子型や回転補償子型などがあり,使用する偏 光素子の種類や光学配置によって測定精度や測定領域が大 きく変化するため注意が必要である¹⁾.現在,最も広く普 及している高精度型の測定器は,回転検光子型に位相子 (補償子)を導入した測定器および回転補償子型の測定器 である.

単一波長でのエリプソメトリー測定には,光源として一 般に He-Ne レーザーなどが使用され,検出器には光電子 倍増管が用いられる.分光エリプソメトリーの測定は,分 光器により分光した光を試料に照射し,光電子倍増管を使 用して光を検出することから行う.分光スペクトルを短時 間で測定する装置では,白色光を試料に照射し,反射した 白色光を分光器により分散させ,全波長をフォトダイオー ドアレイや CCD 検出器により同時検出することから測定 が行われる.



図 2 (a) 基板上の薄膜,および,(b) 基板上 の 2 層膜に対応した光学モデル.

2. エリプソメトリーのデータ解析

エリプソメトリーは基本的に間接評価手法であり, 測定 した (Δ, ψ) から薄膜の光学定数や膜厚を求めるためには 光学モデルを使用した解析が必要である¹⁾ 図2は.(a) 基板上の薄膜、および(b)基板上の2層膜に対応した光 学モデルを示している. 光学モデルは各層の (n, k) およ び厚さ*d*から定義され、図2の*N*は*N*=*n*-i*k*(i= $\sqrt{-1}$)で 定義される各層の複素屈折率を表している。なお、一般 に用いられる光吸収係数 α は、kおよび波長 λ より α = $4\pi k/\lambda$ で与えられ、光吸収がない場合には、 $\alpha = k = 0$ とな る. さらに、複素誘電率 ($\varepsilon \equiv \varepsilon_1 - i\varepsilon_2$) は、 $\varepsilon = N^2$ の関係 式を使用すると、それぞれ $\varepsilon_1 = n^2 - k^2$ および $\varepsilon_2 = 2nk$ とし て (n, k) から算出される. 図2 (a) の θ_1 および θ_2 は, 入 射角 θ_0 から $N_0 \sin \theta_0 = N_1 \sin \theta_1 = N_2 \sin \theta_2$ (スネルの法則) を用いて求めることができる.ここで、 $N_0, N_1,$ および N_2 は、それぞれ空気 (N₀=1)、薄膜および基板の複素屈折 率である.また、薄膜の厚さ d が光の進入深さに比べ薄い 場合には、薄膜内での光の多重反射により光学干渉が起こ

る. この場合, p, s 偏光の振幅反射係数は, それぞれ同じ 次式から計算される.

$$r_{012} = [r_{01} + r_{12} \exp(-i2\beta)] / [1 + r_{01}r_{12} \exp(-i2\beta)]$$
(4)

ここで、 r_{01} は空気 / 薄膜界面および r_{12} は薄膜 / 基板界面 での振幅反射係数を示し、 $\beta = 2\pi dN_1 \cos \theta_1 / \lambda$ である。p, s 偏光の各層界面での振幅反射係数 r_{jk} は次に示すフレネル (Fresnel) 方程式から与えられる。

$$r_{jk,p} = \frac{N_k \cos\theta_j - N_j \cos\theta_k}{N_k \cos\theta_j + N_j \cos\theta_k}$$

$$r_{jk,s} = \frac{N_j \cos\theta_j - N_k \cos\theta_k}{N_j \cos\theta_j + N_k \cos\theta_k}$$
(5)

図 2 (a) の光学モデルの場合には、式(4)を使用して (Δ , ψ)を次のように求めることができる.

$$\rho = \tan \psi \exp(i\Delta) = r_{012,p} / r_{012,s}$$
 (6)

ここで、 $r_{012,p}$ および $r_{012,s}$ は、それぞれp 偏光およびs 偏光 に対する式(4)の計算値である.

図2(b)のように薄膜が2層で構成される場合には,ま ず第2層と基板の振幅反射係数*r*₁₂₃を式(4)を変形して 計算し,次にこの*r*₁₂₃を用いて全体の振幅反射係数*r*₀₁₂₃を

$$r_{0123} = [r_{01} + r_{123} \exp(-i2\beta_1)] / [1 + r_{01}r_{123} \exp(-i2\beta_1)]$$
(7)

として求める.この手順を繰り返すと多層膜構造でも容易 に計算を行うことが可能である.また,式(7)の場合に は、 $\rho = r_{0123,p}/r_{0123,s}$ から(Δ, ψ)が計算される.

エリプソメトリー測定は表面ラフネスや界面構造にきわ めて敏感であり,試料に表面ラフネスや界面層が形成され ている場合には,光学モデルにこれらの層を取り入れる必 要がある.表面ラフネスがある場合には,図2(b)におい て第1層を表面ラフネス層とし,第2層を均一な薄膜層と する.表面ラフネス層の光学特性の計算には,一般に有効 媒質近似(EMA)が用いられ,二相構造に対する EMA の 計算式は次式で与えられる.

$$f\frac{N_0^2 - N_1^2}{N_0^2 + 2N_1^2} + (1 - f)\frac{N_2^2 - N_1^2}{N_2^2 + 2N_1^2} = 0 \qquad (8)$$

ここで、表面ラフネス層内のボイド(空気)の体積分率を fとすると、表面ラフネス層の N_1 は、 N_0 =1および N_2 から 求められる.式(8)を適用すると、例えば第2層の屈折 率が n_2 =5 であれば、表面ラフネス層(f=0.5)の屈折率



フォトンエネルギー (eV) 図3 誘電関数のモデル化に使用される各種誘電関数 モデル.

は約半分程度の n₁=2.84 となる.

実際のエリプソメトリー解析では、試料に対して光学モデルおよび光学定数を仮定し、この計算から得られる (Δ, ψ) を実測値にフィッティングすることから、試料の 膜厚 d および光学定数 (n, k) を決定する.

3. 光学定数のモデル化

光の波長を変化させて測定を行う分光エリプソメトリー では、 (Δ, ψ) に対するスペクトルが測定される。このと きのエリプソメトリー解析には、光学モデルの構築だけで なく、さらに波長(またはフォトンエネルギー)に対する 光学定数のモデル化が必要となる.図3は、赤外から紫外/ 可視領域の誘電関数(複素誘電率)をさまざまなモデルに より表した例を示している.この図では、光波長ではなく フォトンエネルギー (*E* [eV]=1239.8/λ [nm]) に対する スペクトル変化が表されている. 試料に光吸収がなければ $(k=\alpha=0), \epsilon_1=n^2-k^2$ より $\epsilon_1=n^2$ となり、 ϵ_1 は屈折率 成分を示す.一方、 ϵ_2 は $\epsilon_2=2nk$ より基本的に光吸収を 示し, k=0 で $\epsilon_2=0$ となる. 一般に半導体では, バンド ギャップより高いエネルギー領域で光吸収が起こるが,図 3ではこの光吸収をTauc-Lorentz (TL) モデル^{1,2)} により示 している. TLモデルは ε_2 ピークの振幅 A_{TT} , 半値幅C, バ ンドギャップ E_{g} , ピーク位置 E_{0} , および ε_{1} スペクトルの 高エネルギー領域での値 ε₁(∞)の合計5変数から計算さ れ、 E_{g} より高エネルギー側の ϵ_{2} は次式で示される.

$$\varepsilon_2 = \frac{A_{\text{TL}} E_0 C \left(E - E_g \right)^2}{\left(E^2 - E_0^2 \right)^2 + C^2 E^2} \frac{1}{E} \tag{9}$$

374 (4)



図4 薄膜シリコン太陽電池のモジュール構造.

なお、 $E \leq E_g$ では $\varepsilon_2 = 0$ となる.また、TLモデルの ε_1 は、 式(9)にKramers-Kronigの関係式を使用して導出されて いる. ε_1 の低エネルギー側で光吸収のない領域($\varepsilon_2 = k = 0$)では、次式で示されるCauchyモデル¹⁾を適用すること も可能である.

$$n = A + B/\lambda^2 + C/\lambda^4 + \cdots, \quad k = 0 \tag{10}$$

一方,透明導電膜では,透明導電膜中の自由電子濃度が高 い場合 (> 10¹⁹ cm⁻³) には,自由電子による光吸収 (フ リーキャリヤー吸収) が起こる.このフリーキャリヤー吸 収は図に示す Drude モデル^{1,3)} から表すことが可能であ り,このときの低エネルギー側における誘電関数は,図の 細線で示される変化を示す.Drude モデルは振幅 $A_{\rm D}$ およ び吸収幅 Γ の 2 変数により次式で示される.

$$\varepsilon = -\frac{A_{\rm D}}{E^2 - \mathrm{i}\Gamma E} \tag{11}$$

この Drude モデルを解析に適用すると、 $A_{\rm D}$ および Γ の値 から、さらに膜中のキャリヤー濃度および移動度を光学的 に求めることが可能である^{1,3)}.

4. エリプソメトリーの太陽電池評価への応用

近年,分光エリプソメトリーは太陽電池評価での応用分 野で注目を集めている.図4は水素化アモルファスシリコ ン(a-Si:H)太陽電池と微結晶シリコン(µc-Si:H)太陽電 池を積層させたタンデム型太陽電池のモジュール(パネ ル)構造を示している.この薄膜シリコン太陽電池は,大 面積・低コスト化が可能な太陽電池として研究開発および 工場生産が精力的に進められているが,この太陽電池モ ジュールは,a-Si:Hおよびµc-Si:H半導体のp-i-n構造が積 層したストライプ状の要素セルにより構成されており,こ れらの各要素セルは集積化プロセスにより電気的に直列に 接続されている.そのため,このモジュール構造では,モ 膜厚誘電関数
モデル表面ラフネス層 d_s EMASnO2:F層 d_b TL+Drude透明層 d_t n=1.86ガラス基板n=1.46

図 5 SnO₂:F テクスチャー型透明導電膜に対する 光学モデル.

ジュール全体の電流が最も電流の低い要素セルで決定され る構造的な欠点がある.現在のモジュールサイズは1m角 程度であり、今後のモジュール変換効率の向上には、構造 不均一性の評価がより重要になると考えられる.本章で は、分光エリプソメトリーによる薄膜シリコン太陽電池モ ジュールの構造評価を目指した筆者らの研究について紹介 する.

4.1 テクスチャー型透明導電膜の評価

一般に薄膜シリコン太陽電池では、太陽電池層での光吸 収を増加させるためにテクスチャー型の SnO₂:F 透明導電 膜が太陽電池の入射側に形成されている.この SnO₂:F テ クスチャー層は1µm 以下の凹凸構造をもつが、このテク スチャー構造に対してもエリプソメトリー評価が可能であ ることがすでに報告されている⁴⁾.特に、エリプソメト リー測定では光路長が長いため、テクスチャー構造により 乱反射された光は検出されず、テクスチャー上で起こる光 の正反射だけが検出される.そのためテクスチャー構造の 場合にも、通常と類似した方法により解析を行うことが可 能である⁴⁾.

図5は、テクスチャー型SnO₂:F層の解析に使用した光 学モデルを示している.このモデルでは、ガラス基板上の 透明導電膜層を透明層、SnO₂:F層および表面ラフネス層



図6 ガラス基板上に形成されたテクスチャー型SnO₂:F透明導 電膜層に対するエリプソメトリー測定・解析スペクトル。

に分割し、それぞれの膜厚を d_{i} 、 d_{b} および d_{s} としている. ガラス基板および透明層の解析には、式(10)で示される Cauchy モデルを適用することができるが、ここでは解析 を簡略化するために、ガラス基板および透明層の屈折率を それぞれn=1.46およびn=1.86の固定値としている. 般に各種透明導電膜の誘電関数は、TL モデルおよび Drude モデルからモデル化が可能であることが知られてい る^{3,4)}. また、図5の表面ラフネス層は、前述した式(8) の EMA から計算することができる.

図6は、テクスチャー型 SnO₂:F 透明導電膜層に対する エリプソメトリー測定・解析スペクトルを示している.図 のプロットで示される測定スペクトルは、測定入射角を 55°とし、補償子付回転検光子型の測定器から測定してい る.この図の実線は、図5の光学モデルにおいて、膜厚 (d_s , d_b , d_t) および TL+Drude モデル (7変数)を使用した フィッティングから得られる解析スペクトルを示してい る.図からわかるように、解析値は実測値と非常によく一 致している.図6において、 ψ スペクトルの1600 nm 付近 にみられる比較的大きなピークは、SnO₂:F 層内の自由電 子によるフリーキャリヤー吸収を示している。特にこの領 域のDrude 解析からは、式(11)の(A_D , Γ)が求められ、 それぞれの値からは光学キャリヤー濃度および光学移動度 が決定される³.

表1は、図6のエリプソメトリー解析から決定された各

種解析値および他評価法から得られる測定値を比較した結 果を示している。特にここでは、Drude 解析をより正確に 行うため、図6のエリプソメトリー解析を λ≥600 nm に限 定し、フィッティングが劣化する領域 (λ<600 nm) を除 外して解析を行ったときの結果を示している. 表からわか るように、分光エリプソメトリーから求めた膜厚は走査型 電子顕微鏡 (SEM) により評価したおおよその値と一致す るが、エリプソメトリーでは、より定量的な評価が可能で ある。また、表面ラフネス層の値(d。)は原子間力顕微鏡 (AFM) から求めた rms ラフネスの値と同様の値を示す. 他の材料系においても、分光エリプソメトリーから求めた 表面ラフネス層の厚さは、AFM のrms ラフネスとよく一 致することが報告されている⁵⁾. そのため、逆にエリプソ メトリーにより評価した d,の値から、さらにテクス チャー構造を推定することも可能である。一方, Drude 解 析から決定したキャリヤー濃度も Hall 測定から評価した 値と非常によく一致する。ITO や ZnO などの他の透明導 電膜においても、エリプソメトリーおよび Hall 測定から 求めたキャリヤー濃度は高い精度で同じ値になることが報 告されている³⁾.しかしキャリヤー移動度に関しては、エ リプソメトリー測定結果は Hall 測定の結果とはあまりよ く一致しない⁶⁾ これは、エリプソメトリーでは結晶粒内 での自由電子吸収から移動度が評価されるために、粒界の 影響を受けていない移動度が測定されるのに対し, Hall 測 定では粒界を通した電気伝導が直接測定されるため、 粒界 が測定値に大きな影響を与えるためである。そのため、エ リプソメトリーから求めた光学移動度は、Hall 移動度より も一般に大きくなる⁶⁾.一方,表1では,Hall 測定の移動 度に比べ、エリプソメトリー測定の移動度が小さくなって いる。特に図6の測定試料では、結晶粒径の不均一性が比 較的大きく、エリプソメトリーでは各結晶粒の平均的な移 動度が測定されるために、移動度の小さい結晶粒の影響が 顕著になったためと考察される。逆に Hall 測定の移動度 が大きい場合には、大粒径の結晶粒によるパーコレーショ ン効果を考慮する必要があると考えられる³⁾.

表1に示すように、エリプソメトリー測定からは、 SEM、AFM および電気特性 (Hall 測定) から評価される

表1	L 分光エリプソメトリー測定結果の他評価法との比較.	
	分光エリプソメトリー	他評価法
膜厚 (nm)	659 ± 3 a)	\sim 650 (SEM)
表面ラフネスの厚さ (nm)	50 ± 1 $^{ m b)}$	48.9 ^{c)} (AFM)
キャリヤー濃度(10 ²⁰ cm ⁻³)	2.77 ± 0.02	2.7 ± 0.1 (Hall)
キャリヤー移動度(cm²/Vs)	36.5 ± 0.5	49.0 ± 1.5 (Hall)
シート抵抗(Ω/□)	14.1	10.6 (Hall)

^{a)} 図 5 の *d*_b+*d*_tの合計値,^{b)} 図 5 の *d*_sの値,^{c)} AFM による rms ラフネスの値.



図7 a-Si:H/SnO₂:F テクスチャー構造に対する光 学モデル. この光学モデルでは, SnO₂:F 層上に形 成された a-Si:H 層を面積比A₁およびA₂で示される 2 領域に分割している.

諸特性をひとつのスペクトル解析からすべて求めることが 可能である.さらにエリプソメトリーは,測定にサンプル の切断や電極形成などの必要がなく,非破壊で高速測定が 可能であるため,テクスチャー透明導電膜の評価に非常に 有効な測定手法と考えられる.

4.2 テクスチャー型 a-Si:H/SnO₂:F 構造の評価

ここでは、a-Si:H 太陽電池構造の評価を目的として、 SnO₂:F 膜上にさらに a-Si:H 層を形成したテクスチャー構 造を分光エリプソメトリーにより評価した結果を紹介す る.一般にテクスチャー透明導電膜上に形成した a-Si:H 層は 1 μ m 以下の微視的な構造不均一性を示し、通常の平 坦な層構造を仮定した光学モデルでは解析が困難である. そのため、テクスチャー構造における a-Si:H 層の解析に は、図7に示す光学モデルを新たに適用した.この光学モ デルでは、透明導電膜 / ガラス基板の上に形成される a-Si:H 層の構造不均一性を表すため、a-Si:H 層を2つの領 域に分割している.この場合の振幅反射係数 (r_1, r_2) を使用すると $r_t = A_1r_1 + A_2r_2(A_1 + A_2 = 1)$ として求めるこ とが可能である¹⁾.これを使用すると、(Δ, ψ)は p, s 偏光 に対する r_{tp} および r_{ts} から次式で与えられる.

$$\rho = \tan \psi \exp(i\Delta) = r_{t,p}/r_{t,s}$$
(12)

さらに、図7の境界層および表面ラフネス層は、有効媒質 近似を適用した多層モデルから計算した.この多層モデル では、半径 r=1の円柱内における二相混合相の体積分率 変化を

$$d = d_0(1 - r^\alpha) \tag{13}$$



図8 ガラス基板上の a-Si:H/SnO₂:F テクスチャー構造に対す るエリプソメトリー測定・解析スペクトル.

によりモデル化している.ここで、 d_0 はr=0における混合相の厚さ、 α は円柱を上から切断したときに現れる断面でのrに対するdの曲率変化を示している.特に $\alpha=1$ の場合には、切断面における混合相の変化は線形になり、 $\alpha > 1$ の場合には、混合相の変化は図7の表面ラフネス層に示すように、上方に盛り上がった形状となる.実際の多層モデルでは、表面ラフネス層および境界層をそれぞれ10層程度に分割し、各層の体積分率を式(13)を適用して求めている.さらに、求めた体積分率からEMAを使用して各層の光学定数を算出し、全体の振幅反射係数を決定している.また表面ラフネス層に関しては、多層モデルにおける最上層のボイド体積分率を β により表している.

図8は、a-Si:H/SnO₂:Fテクスチャー構造から得られる 測定および解析スペクトルを示している。このエリプソメ トリー測定には、SnO₂:Fテクスチャー基板上に a-Si:H 層 を約350 nm 堆積させた試料を用いた。特に図8の実線 は、図7に示す光学モデルを用いたフィッティング結果を 示している。この解析の光学定数としては、SnO₂:Fテク スチャー基板の光学定数には a-Si:H 形成前の基板測定か ら求めた値を使用し、a-Si:H層の光学定数には平坦な基板 上に形成した a-Si:H層から得られる値を使用した.図8か らわかるように、2領域に分割した光学モデルから計算さ れる解析スペクトルは測定スペクトルに非常によく一致し ている.この解析から得られる各層の膜厚および (α, β) の値を図7に示す、特にこの解析では、2分割した各領域 の面積比を $A_1 = A_2 = 0.5$ としており、 A_1 および A_2 の各領域 における表面ラフネス層および境界層の混合相変化をそれ $\mathcal{E}(\alpha_1 + \lambda + \lambda) \mathcal{E}(\alpha_2 +$ ぞれ領域 A1 および A2 における表面ラフネス最上層のボイ ド体積分率を示している。

図9は同じ試料の透過型電子顕微鏡(TEM)から測定し



図 9 断面 TEM による a-Si:H/SnO₂:F テクスチャー試料の 観察像. 図中の白線は,図7に示すエリプソメトリー解析 結果(領域 A₁)に対応した各層の膜厚を示す.

た断面構造を示している. この図の白線はエリプソメト リー解析から求めた各層の膜厚を示し,図7における領 域A₁の膜厚に対応する.図9から,断面TEM像により 観察される膜厚は分光エリプソメトリーの解析結果ときわ めてよい一致を示すことがわかる.この結果は,a-Si:H 層を膜厚の異なる領域に分割する新しい解析法が, a-Si:H/SnO₂:Fテクスチャー構造の解析にきわめて有効で あり,複雑なテクスチャー構造に対しても分光エリプソメ トリーによる定量的評価が可能となることを示している.

文 献

- 1)藤原裕之:分光エリプソメトリー (丸善, 2003).
- G. E. Jellison, Jr. and F. A. Modine: "Parameterization of the optical functions of amorphous materials in the interband region," Appl. Phys. Lett., 69 (1996) 371–373; Erratum, Appl. Phys. Lett., 69 (1996) 2137.
- H. Fujiwara and M. Kondo: "Effects of carrier concentration on the dielectric function of ZnO:Ga and In₂O₃:Sn studied by spectroscopic ellipsometry: Analysis of free-carrier and band-edge absorption," Phys. Rev. B, **71** (2005) 075109.
- P. I. Rovira and R. W. Collins: "Analysis of specular and textured SnO₂:F films by high speed four-parameter Stokes vector spectroscopy," J. Appl. Phys., 85 (1999) 2015–2025.
- 5) J. Koh, Y. Lu, C. R. Wronski, Y. Kuang, R. W. Collins, T. T. Song and Y. E. Strausser: "Correlation of real time spectroellipsometry and atomic force microscopy measurements of surface roughness on amorphous semiconductor thin films," Appl. Phys. Lett., 69 (1996) 1297–1299.
- 6) K. Peter, G. Willeke, K. Prasad, A. Shah and E. Bucher: "Freecarrier absorption in microcrystalline silicon thin films prepared by very-high-frequency glow discharge," Philos. Mag. B, 69 (1994) 197–207.

(2010年3月17日受理)