東京大学 大学院新領域創成科学研究科 基盤科学研究系物質系専攻

平成27年度

修士論文

インクジェット法を用いた有機半導体結晶薄膜の p/n 微細パターニングと CMOS 論理回路

> 2016年1月26日提出 指導教員 竹谷 純一 教授 印

> > 岸 柾之

目次

1.	序論	a		.2
	1.1.	有機	ミエレクトロニクスの現状	.2
	1.2.	有機	きトランジスタの動作原理および構造	.4
	1.3.	有機	後半導体材料の分類および分子設計指針	.9
	1.4.	塗布	5法による有機半導体膜の作製技術1	12
	1.5.	塗布	5法による電極の作製技術1	16
	1.6.	СМ	OS 論理回路の動作原理 1	19
	1.7.	新規	1塗布プロセス開発への期待2	21
	1.8.	本研	F究の目的2	21
2.	実験	〕 方法	<u></u>	22
	2.1.	SAN	AIによる基板処理	22
	2.2.	SIJ	による有機半導体膜の作製および評価2	23
	2.3.	p型	単体トランジスタの作製および評価2	25
	2.4.	СМ	OS インバータの作製および評価2	25
	2.5.	無電	1解めっきによる電極の作製	26
3.	結果	と考	5察2	28
	3.1.	SIJ	を用いた p 型半導体薄膜作製および特性評価2	28
	3.1.1	1.	基板処理	28
	3.1.2	2.	混合溶媒の吐出性の評価2	28
3.1.		3.	薄膜形成における濃度・速度の影響2	29
	3.1.4	4.	p型単体単体トランジスタの評価	32
	3.2.	SIJ	を用いた CMOS インバータの作製および評価	34
	3.2.1	1.	n型半導体薄膜の作製および単体トランジスタ評価	34
3.2.		2.	CMOS インバータの作製および評価	35
	3.3.	SIJ	を用いた無電解めっき法での電極作製とトランジスタ評価	37
4.	総招	£		39
5.	謝辞	¥		40

1. 序論

1.1. 有機エレクトロニクスの現状

日々目覚しい発展を遂げている現代社会を支える産業のひとつに、エレクトロニクス産業 がある。エレクトロニクス産業は無機半導体の研究により大きく進展した。1948年に William Sockley らによって初めてトランジスタが発明されたのを皮切りに、1954年に Gerald Pearson らが結晶シリコン太陽電池を、1960年代には Nick Holonyak らが発光ダイオード、Jack Kilby, Robert Noyce が集積回路を発明し、以後世界中で爆発的に研究が行われてきた。そして近年、 精力的に行われてきた半導体の材料研究によって、π共役系を持ち半導体の性質を示す有機分 子(有機半導体)が大きな注目を集めている。有機半導体は炭素、水素、窒素、硫黄などを主な 構成元素とした有機分子で、π電子間相互作用や van der Waals 力などの比較的弱い分子間力 によって分子が凝集している。このため無機半導体と比べ、(1)軽量、(2)フレキシブル、(3)分 子設計により多機能化・高機能化が可能、(4) 200 °C 程度の比較的「低温」で昇華可能、(5)有 機溶媒に高い溶解性を示す、などの特長を有している。

(4)で述べた特長により、耐熱性の低いプラスチック基板にデバイスが作製できることが期 待されている。また(5)で述べた特長により、塗布法で半導体層が作製可能である。塗布法に は大気下かつ100°C程度の比較的「低温」でのプロセスという利点があり、高真空かつ数100°C の高温を要する無機半導体デバイスの作製プロセスと比較して、装置の簡易化や大型化によ る低コスト化・省エネルギー化の達成、無機半導体ではコストがかかりすぎる大面積デバイス の作製、耐熱性の低いプラスチック基板を用いたフレキシブルデバイスの作製などに期待が 寄せられている。なお塗布法の利点を活かすには、半導体層だけではなく、電極や絶縁層な ども塗布法で作成する必要があり、プリンテッドエレクトロニクスとして多くの研究開発が 行われている。



図 1-1 有機エレクトロニクスの利点

以上のような有機半導体の特長を活かし、商用化もされている有機 EL などの様々な有機 半導体デバイスが開発されてきた。中でも活発に研究が行われている有機半導体の応用とし て、本研究のテーマである有機トランジスタがある。トランジスタは集積することでディス プレイの駆動回路や論理回路、メモリなどに用いられ現代の高度情報化社会を大きく支えて いるが、これに有機半導体を用いることで、フレキシブルなディスプレイや、低価格な RF-ID タグなどが作製できると期待されている。実用的な集積回路に有機半導体を用いるには、移 動度と閾値および接触抵抗などが適切な、ばらつきの小さいトランジスタを、微細にパター ニングして集積する必要がある。そのためには材料・プロセス・トランジスタとパターンの 構造の最適化が不可欠である。例えば移動度に関しては、1 cm²/Vs を超えるとディスプレイ の駆動回路に、10 cm²/Vs を超えると 13.56 MHz で通信する RF-ID タグの動作に十分であると されている。また微細化に関しては 326 dpiの iphone6のディスプレイでは 26 µm 角あたりに 1個トランジスタが必要であり、基本的な論理回路である CMOS NAND 回路には 1 µm² あた りに約10個ずつp型トランジスタとn型トランジスタが作り分けられている。有機半導体 の移動度は 1990 年ごろまでは 0.01 cm²/Vs にとどまっていたが、近年は材料開発の進展や新 規製膜プロセスの開発により大きく向上し、塗布法で作製した半導体膜が移動度10cm²/Vs以 上を示すなど、十分に応用可能なレベルになってきた^{1,2}。同様に閾値や接触抵抗、微細化な どの課題の克服のための研究も積極的に行われてきており、有機 EL と組み合わせたフレキ シブルディスプレイや、13.56 MHz の信号伝送が可能な RF-ID タグなど、実用化の前段階ま できたといえる試作機の発表も行われている(図 1-3)。

すでに実用化されている有機 EL、実用化の一歩手前まで開発が進んできた有機トランジス タ、精力的な研究が行われている有機太陽電池や有機熱電変換材料など、社会と生活に大き なインパクトを与える次世代エレクトロニクスとして、有機エレクトロニクスには大きな期 待が寄せられている。



図 1-2 有機トランジスタの実用化に必要な諸特 性



図 1-3 (a)フレキシブルディスプレイ(SONY)と (b)温度センシング RF-ID タグ

1.2. 有機トランジスタの動作原理および構造

有機トランジスタの動作原理

無機トランジスタには動作原理によってさまざまな種類のトランジスタが存在するが、有 機トランジスタといえば通常電界効果トランジスタのことを指す。ここでは電界効果トラン ジスタ動作原理と、トランジスタの構造の特徴について述べる。



図 1-4 (a)ボトムコンタクト・ボトムゲート、(b)トップコンタクト・ボトムゲート、(c)ボトムコンタクト・ト ップゲート、(d)トップコンタクト・トップゲートの、4 つの基本的な電界効果トランジスタの構造。Rint、 Rac、Rch はそれぞれ界面抵抗、アクセス抵抗、チャネル抵抗を表す。

図 1-4 に典型的な有機トランジスタの構造を示す。有機トランジスタは、支持基板、ゲート電極(G 電極)、ゲート絶縁層、有機半導体層、ソース・ドレイン電極(SD 電極)からなる多層構造をとっている。この多層構造における電極の配置の仕方によりトランジスタを分類でき、SD 電極が半導体層の上/下にある構造をトップコンタクト(TC)/ボトムコンタクト(BC)、G 電極が半導体層の上/下にある構造をトップゲート(TG)/ボトムゲート(BG)と呼ぶ。これらを組み合わせた(a)ボトムコンタクト/ボトムゲート(BC/BG)、(b)トップコンタクト/ボトムゲート(TC/BG)、(c)ボトムコンタクト/トップゲート(TC/TG)、(d)トップコンタクト/トップゲート(TC/TG)の4 つの構造が主に検討されている。

次に TC/BG 構造を例にとり、電界効果トランジスタの動作原理を説明する。有機トランジスタでは S 電極間と G 電極間の電圧 V_g を変化させることで S 電極と D 電極間の電流 I_d を制御することができる。まず $V_g=0$ のときに V_d をかけることを考えると、このとき有機半導体内にはキャリアがほとんど存在しないために $I_d=0$ である。次に V_g を印加した状態で V_d をかけることを考える。

ート絶縁層にキャリアが蓄積される。このキャリアが蓄積されたところをチャネルといい、 チャネルが形成されると半導体層に Iaが流れることができるようになる。Vgを印加した状態 は、Vgの値によりさらに線形領域と飽和領域と分けられる。Va < Vgの場合、Vaを上げていく と蓄積電荷は線形的に増えていき、結果 Ia も線形的に増加する。この領域を線形領域という。



図 1-5 (a)線形領域、(b)ピンチオフ、(c)飽和領域でのチャネル中のキャリア密度の模式図

 $V_d = V_g$ と等しくなったとき、D 電極-G 電極間に電位差がなくなるため、D 電極近傍ではチャ ネルが消滅する。これをピンチオフと呼ぶ。さらに $V_d > V_g$ に電圧を上げると、余剰の V_d はさ らに空乏領域を広げるのに使われるが、チャネル長 L が十分に長い場合には実効チャネル長 はわずかしか変化しないため、 I_d はほぼ一定の値をとる。これを飽和領域と呼ぶ。実際のデバ イスでは界面のトラップや絶縁体内の電荷の影響で、 V_g が特定の閾値電圧 V_{th} を超えて初めて チャネルが形成されるため、 V_g の実効値は $V_g - V_{th}$ となる。

以上のことを式で説明することにより、キャリア移動度を求める式を導出できる。絶縁層 を位置xにおいて横切る電界を $F_y(x) = -\frac{dV(x)}{dx}$ 、半導層/絶縁層界面における電位をV(x)、チャ ネルに蓄積された単位面積あたりの電荷をQ(x)とすると、ガウスの法則から次の式が成り立 つ。

$$F_{\rm y}(x) = \frac{Q(x)}{\epsilon_r \epsilon_0} = \frac{V_{\rm g} - V(x)}{d}$$

よって

$$Q(x) = \epsilon_{\rm r} \epsilon_0 \frac{V_{\rm g} - V(x)}{d}$$

ここで ϵ_0 は真空の誘電率、 ϵ_r はゲート絶縁層の比誘電率、dは膜厚を表す。次に V_g を印加すると、SD 電極間の電界 $F_x(x)$ によってQ(x)がドリフトし I_d となるため、位置xにおけるドレイン電流 $I_d(x)$ は、

$$I_{\rm d}(x) = Q(x)\mu \frac{dV(x)}{dx}W$$

となる。ここで μ はキャリア移動度、Wはチャネル幅を表す。さらに $I_d(x)$ はxによらず一定であることから、 $I_d(x)$ を0からLまで積分することにより、

 $\int_0^L I_d(x) \, dx = I_d L$ 2 式と境界条件 $V(0) = 0, V(L) = V_d$ から、

$$I_{\rm d} = \frac{\mu W \epsilon_{\rm r} \epsilon_0}{Ld} V_{\rm d} (V_{\rm g} - \frac{V_{\rm d}}{2})$$

既に述べたとおり、実際は界面順位などの存在により、ある閾値 V_{th} から電流が流れ始めるので、 V_g を実効値 $V_g - V_{th}$ に置き換えて、

$$I_{\rm d} = \frac{\mu W \epsilon_{\rm r} \epsilon_0}{Ld} V_{\rm d} (V_{\rm g} - V_{\rm th} - \frac{V_{\rm d}}{2})$$

となる。これが線形領域の伝達特性を表す式であり、*I*aを *V*gに対してプロットすることにより線形移動度を求めることができる。

また飽和領域では $V_d = V_g - V_{th}$ のときにピンチオフを迎えるので、ドレイン電流は

$$I_{\rm d} = \frac{\mu W \epsilon_r \epsilon_0}{2Ld} \left(V_{\rm g} - V_{\rm th} \right)^2$$

で表される。この式の両辺の平方根をとると

$$\sqrt{I_{\rm d}} = \sqrt{\frac{\mu W \epsilon_r \epsilon_0}{2Ld}} (V_{\rm g} - V_{\rm th})$$

 $\sqrt{I_d} \delta V_g$ に対してプロットすることにより飽和移動度を求めることができる。



図 1-6 トランジスタの(a)伝達特性、(b)出力特性、(c)接触抵抗が大きいときの出力特性の模式図

また実デバイスの特性を理解するには、測定結果のグラフの形状などから数値に表れない パラメータを読み取ることが必要となる。その代表的なものに、接触抵抗 R_cが挙げられる。 R_cはキャリアが電極からチャネルに達するまでに受ける抵抗のことで、電極/半導体界面の界 面抵抗 R_{int}と半導体膜厚分の抵抗 R_{ac}に分けることができる。R_cがチャネル部の抵抗 R_{ch}より も十分小さいときは R_cを無視することができるが、R_cが R_{ch}と同程度のオーダーになったと きは、図 1-6(c)のように出力特性の立ち上がりが S 字のカーブを描く。これはドレイン電圧 V_dのうち大部分が接触抵抗にかかってしまい、チャネル部には実効的に十分な電圧がかから ないためである。R_cはトランジスタの特性を大きく悪化させるので小さいほうが好ましく、 R_cの低減のためにさまざまな研究が行われている。R_{int}を軽減させるアプローチとしては、電 極/半導体界面にアクセプターまたはドナーを入れて界面トラップを埋める手法³⁴などが報 告されており、R_{ac}を低減させるアプローチとしては後述の BC/BG 構造の採用 ^{5.6}や半導体層 の厚みを2層程度のごく薄く作製する試みなどが行われている。

有機トランジスタの構造の特徴

以上の動作原理を踏まえて、電極の配置による長所と短所を以下に述べる。

・ボトムコンタクト

SD 電極を平滑面上に作り、上に半導体層を作る。このため、電極の作製が容易かつ有機半導体にダメージを与えることはない。また電極を化学修飾することで半導体層へのキャリア注入を改善することができる。欠点としては、一般的には有機半導体の電極への密着性が悪いので、界面抵抗 R_{int}が大きくなってしまうことが挙げられる。

・トップコンタクト

半導体層を平滑面上に作り、上に SD 電極を作る。このため、半導体層を均質に作製しやす く、電極と半導体の界面の密着が比較的良好である。欠点としては、半導体表面の濡れ性が 悪く印刷法で電極を作製することが困難であること、電極を修飾することができないことが 挙げられる。

・ボトムゲート

支持基板上に G 電極、絶縁層を作り、その上に半導体層を作る。このため、絶縁層を作製す る際に半導体層へのダメージを与えることはない。また絶縁膜を化学修飾することで濡れ性 やトランジスタ特性を制御することができる。欠点としては、G 電極により絶縁層が平滑に ならないように注意する必要があることなどが挙げられる。

・トップゲート

半導体層上に絶縁膜、G 電極を作る。このため、濡れ性の悪い絶縁材料を使うことができ、 有機半導体層作製時に絶縁層にダメージを与えることはない。欠点としては、絶縁層作製の 際に有機半導体にダメージがないように注意する必要があることなどが挙げられる。

また BC/BG、TC/TG 構造はチャネル部と SD 電極が隣り合っているので、BC/TG、TC/BG 構造に比べて *R*_{ac}が小さいと考えられている⁷。移動度などの物理量の向上と微細にパターニ ングする可能性を考慮に入れて、以上のどの構造にするのかを検討する必要がある。

有機半導体分子構造と結晶性の移動度への影響

これまでトランジスタ中のマクロな電気伝導について説明したので、ここでは微小領域で の電気伝導について説明し、移動度を向上させるアプローチには分子設計と製膜プロセスの 2つの観点が必要なことを述べる。

有機半導体中の電気伝導は分子から分子にキャリアが流れて起こる現象である。そのため キャリアの動きやすさの指標である移動度は、半導体膜の結晶性と分子間の波動関数の広が りの2つの要素に大きく影響される。薄膜の結晶性は一般的にアモルファス、単結晶、多結 晶の3種類に分けることができる。アモルファス膜内では分子がランダムに配向しており、 一般的にキャリアは分子間を"飛び移り"伝導する(ホッピング伝導)と考えられている⁸(図 1-7(a))。このときキャリアは分子間の高いエネルギー障壁を乗り越える必要があるので、移動 度は低いことがほとんどである。一方単結晶膜内では分子が規則性を持って配向している。 このとき、波動関数が複数の分子にわたって広がっていれば無機半導体と同様なバンド伝導 を示し⁹、十分に波動関数が広がっていない場合はホッピング伝導となる⁸。バンド伝導を示 す単結晶有機半導体膜は 1~10 cm²/Vs の高い移動度を示すことが多く、可能であるならば単 結晶を用いることが望ましい(図 1-7(b))。最後に多結晶膜では、結晶間ではホッピング伝導、 結晶内では波動関数の広がりに応じてホッピング伝導とバンド伝導のどちらかが起こること になる(図 1-8(b))。波動関数の広がりは分子設計によってコントロールでき、半導体膜の結晶 性は製膜のプロセスによってコントロールできる。そのため、高い移動度を出すためには分 子設計・製膜プロセスの2つの観点からアプローチする必要がある。

(a) アモルファス
 (b) 単結晶
 (c) 単結晶

図 1-7 (a)単結晶中、(b)多結晶中のキャリア伝導の 模式図

(a) 単結晶 (b) 多結晶 S D S D D

図 1-8 (a)アモルファス中、(b)単結晶中のキ ャリア伝導の模式図

1.3. 有機半導体材料の分類および分子設計指針

有機半導体材料の分類

有機半導体は拡張π電子系と呼ばれる分子系である。これらの有機半導体は一般的にはドー ピングしていない、真性状態で用いられる。このときキャリアの注入は電極の仕事関数と無 機半導体の価電子帯にあたる Highest Occupied Molecular Orbital (HOMO)、伝導体にあたる Lowest Unoccupied Molecular Orbital (LUMO)によって支配されており、電極の仕事関数が HOMO に近ければホールが注入されてp型の動作を、LUMO に近ければ電子が注入されてn 型の動作をする。原理的には有機半導体は両極性伝導を示すが、便宜上、ホール輸送をしや すい分子を p 型有機半導体、電子輸送をしやすい分子を n 型半導体と呼ぶことが多い。また 有機半導体はその分子量によって低分子有機半導体と高分子有機半導体に分類することもで きる。低分子有機半導体は単結晶を作製でき高移動度な材料が多いことなどの特徴があり、 高分子有機半導体は結晶粒界の少ない多結晶様の膜を作製できることや耐熱性が高いことな どが主な特徴になる。



真空順位

図 1-9 電極から有機半導体へのキャリア注入の模式図

有機半導体材料の分子設計指針

有機トランジスタの実用化のために有機分子には高移動度や低閾値電圧、さらに、大気中 での安定動作、高溶解性、高耐熱性があることが望ましい。典型的な有機トランジスタで用 いられる有機半導体分子を図 1-10 に示す。ここではそれぞれの項目ごとに主な材料設計指針 を述べる。

・高移動度化について

1-3 節で触れたように、分子間に波動関数が大きく広がっている分子ではキャリア移動が起こりやすく、移動度が高くなる。そこで結晶中で分子軌道の重なりが大きくなるように分子を設計する必要がある。そのためには分子軌道が大きく非局在化し、その軌道が重なりやすいように分子がパッキングしなければならない。分子軌道を大きく非局在化するためにはベンゼン環とヘテロ環を組み合わせたヘテロアレーン系材料がよく用いられる。代表的なものが瀧宮らによって報告された[1]benzothieno[3,2-*b*][1]benzothiophene (BTBT)¹⁰ や dinaphtho[2,3-*b*:2',3'-*f*]thieno[3,2-*b*]thiophene (DNTT)¹¹ であり、蒸着法で作製した薄膜は2 cm²/Vs を超える移動度を示している。また分子のパッキングの制御には分子の側鎖を修飾することが有用であり、例えば BTBT の側鎖にアルキル基を導入した 2,7-dialkyl[1]benzothieno[3,2-*b*][1]benzothiophenes (C_n-BTBT)¹²では、アルキル基同士の相互作用によって分子間距離が縮まっていることが確かめられており、10 cm²/Vs を超える高い移動度が報告されている。

・大気中での安定動作について

有機トランジスタの特性は酸素や水に影響を受けることが知られており、p型半導体では 酸素による酸化でドーピングが行われること¹³、n型半導体では水や酸素によるトラップで 正常に動作しなくなることが報告されている¹⁴。酸化還元順位は分子の HOMO、LUMO の値 と相関があり、大気中での安定動作には HOMO、LUMO の値を制御することが必要である。 代表的な有機半導体の HOMO、LUMO とそれらの大気安定性について、HOMO としては-5.7 eV~-5.0 eV、LUMO としては-4.7 eV~-4.0 eV が適していると考えられている¹⁵。

高溶解性について

高溶解性にはアルキル鎖などの側鎖を導入することが有効であると報告されており、例えば Anthony らによって合成された、ペンタセンの6位と13位をトリイソプロピルシリルエチ ニル基 (Tips 基)に置換した 6,13-Bis(triisopropylsilylethynyl)pentacene (Tips ペンタセン)¹⁶は、室 温で1wt%以上の極めて高い溶解性を示した。

・高耐熱性について

有機半導体薄膜の耐熱性には分子の回転運動と分子量が影響しており、岡本らの報告した 屈曲型の骨格を持つ dinaphtho[2,3-b:2',3'-d]thiophene (DNT-V)誘導体¹⁷では分子の回転運動が 抑制され、150°Cを超える高い耐熱性を示した。

・閾値について

閾値電圧は電極の仕事関数 W と HOMO または LUMO のエネルギー差ΔE、I_dの流れる経路 に存在するトラップ密度によって定まる。チャネルを移動できるキャリアは、注入障壁ΔE を 超える電圧がかかって注入されたキャリアのうち、伝導を阻害するトラップを埋めた残りで ある。そのためΔE が小さければ小さいほど、またトラップ密度が小さければ小さいほど 0 V に近づく¹⁸⁻²⁰。



図 1-10 典型的な p 型有機半導体(a) Pentacene³⁶、(b) 6,13-bis(triisopropylsilylethynyl)pentacene¹⁶、(c) [1]benzothieno[3,2-b][1]benzothiophene¹⁰、(d) 2,7-dialkyl[1]benzothieno[3,2-b][1]benzothiophenes¹²、(e) dinaphtho[2,3-b:2',3'-f]thieno[3,2-b]thiophene¹¹、(f) Dinaphtho[2,3-b :2',3'-d]thiophene¹⁷、(g) Poly(3hexylthiophene)²¹、(h) Poly(2,5-bis(3-hexadecylthiophen-2-yl)thieno[3,2-b]thiophene)³⁷とn型半導体(i) Fullerene³⁸、 (j) N,N'-1H,1H-perfluorobutyldicyanoperylenecarboxydi-imide³⁹、(k) Naphthalene-bis (dicarboximide) bithiophene copolymers⁴⁰

1.4. 塗布法による有機半導体膜の作製技術

1-1 節で有機半導体の微細パターニングが必要であること、1-3 節で移動度には有機半導体 膜の結晶性が大きな影響を及ぼすことを述べた。ここでは代表的な有機半導体の塗布プロセ スに着目し、その特徴、できる薄膜の結晶性、パターニングの方法を説明する。

パターニング技術の分類

パターニング技術は、ドライ/ウェット、サブトラクティブ/アディティブの2つの基準によって、計4種類に分類できる。ここではウェットすなわち塗布法についてのみ触れる。サブトラクティブプロセスはフォトリソグラフィに代表されるプロセスであり、パターンしたい材料を一度前面につけた後、不要な部分を除去してパターンを形成する。アディティブプロセスはインクジェットに代表されるプロセスであり、パターンを作りたいところだけに材料をつけるプロセスである。サブトラクティブプロセスの最大の利点は、数10 nm 精度でパターニングできるフォトリソグラフィ技術が確立されていることである。工程が増えること、材料の無駄が多いこと、下地へのダメージのない材料を使う必要があること、大面積化が困難であることなどの欠点である。アディティブプロセスは材料使用効率が極めてよいこと、下地へのダメージが少ないこと、装置の簡易化により初期投資が大きく削減できることが利点だが、パターニング精度は発展途中であり、数10 µm の程度の精度が限界である。



図 1-11 代表的なサブトラクティブプロセスであるフォトリソグラフィと、代表的なアディティブプロセスである インクジェットによるパターニングの模式図

有機半導体膜の塗布法とその結晶性

この項では代表的な有機半導体の塗布法とその結晶性について説明する。

・スピンコート法

広く塗布法として用いられている手法の一つがスピンコート法であり、有機半導体溶液を 滴下した基板を高速で回転させ、遠心力を利用しながら溶媒を乾燥させることで薄膜を形成 する。長所は均質性の高い膜を再現良く簡単に作製できることであるが、溶液の無駄が多い ことが欠点である。スピンコート法で作製された DNT-V 誘導体の顕微鏡写真を図 1-12 に示 す。形成させる結晶はアモルファスまたは多結晶であり、典型的な移動度は 0.1 cm²/Vs 程度 である²¹⁻²⁴。またスピンコートでは基板の全面に薄膜が形成されるためにサブトラクティブ プロセスとなる。また p型半導体と n 型半導体を塗り分けることはできない。



図 1-12 (a)スピンコート法の模式図と(b)スピンコート法で作製された DNT-V 誘導体薄膜の偏光顕微鏡写真

・連続エッジキャスト法

簡便に単結晶膜のデバイスを作製するために当研究室で考案された手法がエッジキャスト 法である²⁵。加熱した基板上にガラスを立て溶液を滴下すると、溶液がガラスに向かって乾 燥する。このように乾燥方向を制御して製膜すると、方向が一方向にそろった、一つの結晶 が数 100 μm の大きさの多結晶膜を形成できる。チャネル長とチャネル幅が小さいときにはチ ャネル部分がほぼ単結晶になることが大きな利点で、10 cm²/Vs を超える高い移動度を得るこ とできる。欠点としては基板全体に膜ができるわけではないので、パターニングが困難であ ることが挙げられる。この欠点を克服するためにエッジキャスト法を発展させたものが連続 エッジキャスト法²⁶である。連続エッジキャスト法の基本原理はエッジキャスト法と同様で あるが、溶液を連続供給しながら基板を動かす点が異なる。基板を動かすことで成長方向を 制御しながら連続的に方向のそろった結晶膜を作製することができる。

溶液の飽和濃度を C_k 、蒸発速度を V_{evap} 、溶液の供給量を V_{sol} 、ガラスの幅をW、ガラスの 移動速度を V_{blade} 、形成される有機膜の厚みをh、密度をdとする。連続エッジキャストにお いて、溶液は常に平衡状態で濃度と体積が一定になっており、結晶の厚みがすべて均一な理 想的な状態を仮定する。体積が常に一定である事から、蒸発量と供給量は等しく、

 $V_{\rm evap} = V_{\rm sol}$

また一定時間に析出する分子の質量を M とすると、M は蒸発した溶液内に溶けていた分子の 質量と考えることができ、

$$M = V_{evap} C_k = V_{sol} C_k$$

また M は形成された膜の密度からも計算できるので、

$$M = WhV_{blade}d$$

両者を比較することにより

$$h = \frac{C_{\rm k} V_{\rm sol}}{V_{blade} W d}$$

となる。この式から連続エッジキャストの膜厚は、溶液の飽和濃度および供給量に比例し、 ガラスの移動速度と幅および半導体の密度に反比例することがわかる。実際の連続エッジキ ャストでは供給溶液の濃度が飽和濃度よりも薄いために濃度の平衡状態が成り立たない場合 があること、膜厚は全面に渡っては均質にならないことに注意が必要である。さらに結晶性 の薄膜を得るためには、ある程度ゆっくりと溶液を乾燥させる必要があることにも留意しな ければならない。

連続エッジキャスト法で作製された 3,11-didecyldinaphtho[2,3-d:20,30-d0]benzo [1,2-b:4,5-b0] dithiophene (C10-DNBDT-NW)の結晶の偏光顕微鏡写真を図 1-13 に示す。結晶を 45°回転させ ると一斉に消光することから結晶方向が一方向に揃っていることがわかる。トランジスタを 作製し移動度を測定すると平均移動度は 10 cm²/Vs を超え、ばらつきをあらわす変動係数は 20%と小さいことが報告されている。

連続エッジキャスト法を用いるパターニング手法は2通りある。一つは大面積に膜を形成 してフォトリソグラフィでパターニングする方法で、この方法はスピンコートと同様の欠点 がある。もう一つは極細のガラスを使って半導体を必要な箇所にのみ塗布する方法である。 この方法は直接パターニングができるので追加工程が不要で、p型とn型の半導体を塗り分 けることができる。描画速度が遅い(~10 μm/s)こと、ガラスの微小化に限界があること(~mm) などが課題である。



図 1-13 (a)連続エッジキャスト法の模式図と(b)C10-DNBDT-NW の結晶膜の偏光顕微鏡写真および(c)連続エッジキャスト法によるパターニング

・インクジェット法

インクジェット法は、ノズルに充填された有機半導体溶液を外力によって微小液滴として 吐出して塗布する直接パターンを描画する、代表的なアディティブプロセスである。必要な ところにのみ塗布ができるアディティブプロセスの利点に加え、プログラミングにより容易 にパターンを変更可能なので、高価で作製に時間のかかるマスクが不要などの利点がある。 外力として圧電素子の変形を用いるピエゾ方式、泡を用いるバブルジェット方式、静電相互 作用を用いるスーパーインクジェット(SIJ)方式など、様々な方式が考案されている。

インクジェット法での塗布はトランジスタのチャネル部に必要量滴下する手法^{2,27-31}と、連 続エッジキャストのように連続的に塗布する手法³²の2種類がある。必要量滴下する手法で 作製された結晶の写真を図 1-14(a)に示す。できる結晶は多結晶質のものが多く、滴下中心に 向かって溶媒が乾いていくので結晶成長の方向が揃っておらず、膜厚も不均質である。この ため移動度は 0.1 cm²/Vs 程度にとどまっている。また Tips-ペンタセンをアニソールに溶解さ せて連続的に塗布する手法で作製された結晶の写真を図 1-14(b)に示す³²。この方法では、溶 媒の沸点が高いため、点描のようにラインを描くことになる。そのため溶媒が塗布方向と垂 直に乾いていくことが連続エッジキャストと大きく異なり、電極の幅Wを細くすることがで きない。

インクジェット法ではアディティブプロセスでチャネル長 10 µm、チャネル幅 100 µm オー ダーのパターニングが試みられており、さらに微細に塗布できる手法が望まれている。



図 1-14 (a)インクジェット法の模式図と、(b)必要な箇所にのみインクジェットしたトランジスタの顕微鏡写真 および(c)連続的にインクジェットしたトランジスタの顕微鏡写真

1.5. 塗布法による電極の作製技術

1-1節でも触れたように、プリンテッドエレクトロニクスの目指す低コスト・省エネルギ ープロセスの確立や大面積デバイスの作製には、半導体層だけではなく電極や絶縁層の塗布 プロセスの開発が必要である。この節では代表的な塗布プロセスとしてインクジェット法と 無電解めっき法を説明する。

<u>・インクジェット法</u>

1-4 節でも触れたように代表的なアディティブプロセスである。ここではスーパーインク ジェット(SIJ)方式を用いた銀電極の作製の例を説明する。(SIJ)方式は静電方式と呼ばれる方 式の一つで、その吐出様式を図 1-15(a)に示す。ノズルの中に電極が入っており、基板と電 極の間に交流電圧 $V = V_{bias} \pm V_{max}$ を周波数fで印加すると溶液が帯電する。帯電した溶液の クーロン斥力に基づく静電圧が液体の表面張力に起因する圧力を上回ったときに溶液は微小 液滴になり、さらに静電気力で基板に引き寄せられて吐出が行われる。以上のことを式で説 明すると、次のようになる。液体の曲率を κ 、表面張力を γ とすると、表面張力に起因する圧 力は

 $P_{\gamma} = \gamma \kappa$

一方クーロン斥力は、表面電場をE、真空の誘電率を α とすると、静電圧 P_E は、

 $P_{\rm E} = 0.5 \varepsilon_0 E^2$

となる。 $P_{\gamma} = P_{E}$ となったとき溶液が微小液滴になり、この状態をレイリー極限と呼ぶ。こレ イリー極限のときの表面電場は

$$E = \sqrt{\left(\frac{\gamma\kappa}{\varepsilon_0}\right)}$$

で表現でき、これ以上の表面電場が溶液にかかったとき、溶液が吐出される。またかける交流電場の周期を*f*Hz、一滴の体積を*V*_{drop}とすると、1秒間あたりの吐出量は*fV*_{drop}で表すことができる。

SIJ 方式作られる液滴はサブ fL で通常のインクジェット法の液滴の大きさ数 pL の 1/10000 程度と極めて小さい。これは直径にすると 1 µm 程度で、従来のインクジェット法の数 10 µm に比べ大きく微細化できる手法だといえる。また液滴の蒸発が早く、下地へのダメージ がより少ないことも特長の一つである。これらの特長を使って有機半導体上にチャネル長 2 µm の電極を作製している例が報告されている ³³(図 1-16)。



図 1-15 (a)SIJ でのインクの吐出原理の模式図と(b)かける交流電圧および(c)微小 液滴表面での力のつりあい



図 1-16 (a)SIJ で作製した TC/BG 構造のトランジスタの模式図と(b)電極の顕微鏡写真 33

・無電解めっき法

もうひとつの電極塗布法に無電解めっき法がある。無電解めっき法は、ある金属触媒を付 着させた基材を金属コロイドの分散液に浸漬させ、酸化環元反応を通して触媒金属上にコロ イドにしていた金属を成長させる手法である。無電解めっきから成長させることのできる金 属は金や銀、ニッケルなど多岐にわたり、銀触媒から金電極を成長させ有機トランジスタを 作製している例が報告されている³⁴。無電解めっき法を用いる主な利点は二つあり、金/銀ハ イブリッド電極を、塗布法の適用が難しい半導体上に作製できることである。p有機半導体 の HOMO 準位は通常-5~5.5 eV であり、仕事関数が-5ev と金はキャリアの注入に適してい る。しかし金を溶液中に安定に分散することは困難であり、さらに有機半導体にダメージを 与えない金インクの例は少数の例しか存在しない上に、非常に高価である。無電解めっき法 を用いると、比較的安価でさまざまな種類のある銀インクから、金を成長させることができ る。加えて銀は仕事関数が-4.3 eV と n 型半導体への電子の注入に有利であるので、この手 法では p/n 両半導体に良好なキャリア注入を行うことができる。また無電解めっき法では、 触媒金属が半導体上にまばらに存在すれば、めっき過程で半導体表面を覆うことできる。表 面エネルギーが一般的に小さく塗布法が用いにくい有機半導体上でも、まばらに銀インクを 塗布することは可能であり、めっきを通して導通をとることができる。電極を形成できる。 以前の報告では全面にめっきを行っていたので、サブトラクティブプロセスであったので、 材料使用効率が悪いなどの課題があった。



図 1-17 銀から金を成長させる無電解めっき法の模式図

1.6. CMOS 論理回路の動作原理

有機トランジスタの応用先の一つである論理回路では、低消費電力・高集積化を達成するために回路中で p 型トランジスタと n 型トランジスタを組み合わせいるものが主流であり、これを Complementary Metal Oxide Semiconductor (CMOS) 論理回路と呼ぶ。NOT 回路、NAND 回路、NOR 回路などの基本的な CMOS 論理回路を数億個集積化させ、コンピューターでの演算が行われている。ここでは最も基本的な CMOS 論理回路である NOT 回路(CMOS インバータ)について述べる。

CMOS インバータは p 型トランジスタの D 電極と n 型トランジスタの D 電極を直列に繋 ぎ、さらに G 電極を共通にした構造をしており、図 1-18 (a)のような回路図で書くことがで きる。G 電圧 V_{in} を入力すると、その値に応じた D 電圧 V_{out} を出力する回路であり、正の駆動 電圧 V_{dd} をかけたときの V_{in} と V_{out} の関係を図 1-18 (b)示す。まず $V_{in} = 0$ V のときを考える。 このとき p 型トランジスタには V_{dd} によりホールが注入されるが、n 型のトランジスタには電 圧がかからないので電子は注入されない。つまり p 型トランジスタは"on"状態であり、n 型ト ランジスタは"off"状態になっている。このとき CMOS インバータは図 1-18 (c)のような等価 回路に置き換えることができるので、 $V_{out} = V_{dd}$ となる。次に $V_{in} = V_{dd}$ のときを考える。先ほ どとは逆に、n 型トランジスタには V_{dd} により電子が注入されるが、p 型のトランジスタには 電圧がかからないのでホールは注入されない。つまり p 型トランジスタは"off"状態であり、 n 型トランジスタは"on"状態になっている。このとき CMOS インバータは図 1-18 (d)のよう な等価回路に置き換えることができるので、 $V_{out} = 0$ V となる。また p 型、n 型両トランジス タの抵抗が等しくなり出力が反転する電圧を反転電圧 V_{inv} と呼ぶ。 V_{inv} 近傍では p 型、n 型ト ランジスタはともに飽和領域で動作しているので、p 型半導体を流れる電流 I_{dp} は、1-2 項よ り

$$I_{d,p} = \beta_p (V_{dd} - V_{inv} - V_{th,p})^2$$
$$\left(\beta_p = \frac{\mu_p W_p \epsilon_r \epsilon_0}{2L_p d}\right)$$

であり、一方n型半導体を流れる電流 Idn は

$$I_{d,n} = \beta_n (V_{inv} - V_{th,n})^2$$
$$\left(\beta_n = \frac{\mu_n W_n \epsilon_r \epsilon_0}{2L_n d}\right)$$

とかける。ここで $I_{d,p} = I_{d,n}$ とすることで、 V_{inv} を

$$V_{\rm inv} = \frac{V_{\rm dd} - V_{\rm th,p} + V_{\rm th,n} \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}{1 + \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}$$

と求めることができる。なお通常は $V_{inv} = \frac{V_{dd}}{2}$ となるようにチャネル長やチャネル幅を調整して論理回路を形成する。

ここで V_{dd} を"1"、0 V を"0"として以上の結果をまとめたものが図 1-18 (e)であり、CMOS インバータは入力を反転する NOT 回路として機能していることがわかる。CMOS インバー

タの性能を表す指標としてゲインがあり、これは反転電圧 V_{inv} 近傍における出力電圧のドロップの傾きを表している。





(e)

入力(V_{in})	出力 (V_{out})
0	1
1	0

図 1-18 CMOS インバータの(a)回路図と(b)伝達特性、(c) $V_{in} = 0 V O E$ きの等価回路図、(d) $V_{in} = V_{dd} V O E$ きの等価回路図および(e)真理値表

1.7. 新規塗布プロセス開発への期待

当研究室では有機半導体が塗布可能であることに着目し、無機半導体ではコストがかかり すぎる大面積デバイスや低価格 RF-ID タグの開発などを行っている。半導体塗布法として連 続エッジキャスト法を開発し、作製された高移動度の結晶性薄膜は RF-ID の試作機の作製に も使用されてきた。しかしガラスブレードの加工精度から半導体層の幅は数 mm 幅が限界で あり、また塗布速度も~10 µm/s にとどまっている。今後更なる高機能化と高生産性を達成す るには、単結晶の作製を維持しつつ、微細化と塗布速度の向上を行う必要があり、連続エッ ジキャストを発展させた新規塗布手法の開発が望まれていた。また電極の作製は全面に無電 解めっきを行いフォトリソグラフィでパターニングをサブトラクティブプロセス行ってきた ので、より材料使用効率のよいアディティブプロセスで微細な電極を塗布法で作製する手法 の開発も大きく期待されていた。

1.8. 本研究の目的

本研究では、微細な塗布が可能である SIJ 法を用いて、結晶性の高い半導体薄膜の作製を 高速で微細に塗布すること、アディティブプロセスで微細電極を作製することを目的とした。 半導体膜の作製の実験では、有機半導体溶液の表面張力や誘電率、描画速度を最適化する検 討を行い、論理回路への応用を見据え p 型半導体と n 型半導体をパターニングすることで、 CMOS インバータの作製および特性評価を行った。さらに塗布プロセスでの微細電極作製法 の確立のため、無電解金めっきにより電極を作製してトランジスタを作製および評価した。

2. 実験方法

2.1. SAM による基板処理

有機トランジスタを作製する基板には、SiO₂/Si 基板を用いた。SiO₂/Si 基板は非常に平滑に 作製できること、ボトムゲート構造を作製するときはSi 部をそのままG電極として使用でき る簡便さから、有機トランジスタの研究で広く用いられている。ただしSiO₂は表面にダング リングボンドが存在してキャリア伝導を阻害すること、表面の濡れ性が塗布法に適していな いという報告があるので、本研究では表面を自己組織化単分子膜(Self-assembled monolayer; SAM)で処理して使用した。SiO₂を修飾するSAMに主に用いられる分子は、SiR_nX_{4n}の構造を 持つ有機シランである。Xにはアルコキシ基やハロゲン基がよく用いられる。まず基板にO₃ 処理を行い、基板のダングリングボンドSi・をSi-OHに修飾し、次に基板をSAM分子と反応 させる。SAMの形成には少量の水分が必要であり、初めにSAM分子RSi-ClがH₂Oと反応し て

$RSi-X + H_2O \rightarrow RSi-OH + HX$

の加水分解が起こる。次に RSi-OH と Si-H が脱水縮合し、

 $RSi-OH + Si-OH \rightarrow RSi-O-Si$

のシロキサン結合が形成され、SAM となる。

以下本実験での SAM 形成の方法を述べる。比抵抗が 0.1 Ω ・cm 以下になるように高濃度 ドープされた Si 上に 100 nm の SiO₂ 製膜された基板(フルウチ化学株式会社)を、超音波装置 を用いてアセトン・イソプロパノール(IPA)でそれぞれ 10 分間洗浄した。その後紫外線オゾ ン洗浄装置(UV253E、Filgen)を用いて 30 分表面を処理し、基板の洗浄とダングリングボン ド Si・の修飾を行った。この基板を図 2-1 (b)のように、 β -phenethyltrimethoxysilane (β -PTS)(Sigma Aldrich)とともにテフロンのポットに封入し、オーブンで 120°C、3 時間反応させ ることで、 β -PTS の SAM を形成した。SAM の形成後基板をオーブンから取り出し、トルエ ン、IPA で 10 分間洗浄した後、120°C に加熱したホットプレートで 5 分間アニールを行っ た。SAM の形成は自動接触角計(DMs-400KK、協和界面科学株式会社)を用いて確認した。





2.2. SIJ による有機半導体膜の作製および評価

本研究では結晶薄膜を微細なパターンを作製するために、サブフェムトインクジェット加 工装置(ST050-ODT、SIJ テクノロジ、以下 SIJ)を用いた。インクジェット法を用いて良好な薄 膜を得るためには、(1)十分な溶解性を持つこと、(2)適切な沸点を持つこと、(3)良好な吐出が できることが必要であると考え、インクの最適化を行った。まずは(1)溶解性の目安を概算し た。連続エッジキャストと同様に薄膜結晶成長が行われる仮定すると、1-4 項より

$$h = \frac{C_{\rm k} V_{\rm sol}}{V_{blade} W d}$$

が数 10 nm のオーダーであることが望ましい。SIJ の場合、代表的な値として W ~ 10 μm, d ~ 1 g/cm²、一滴の大きさがサブフェムトリットル、吐出周波数 *f* = 1000 Hz から

 $V_{\rm sol.} = f V_{\rm drop} \sim 100 \ {\rm fL/s}$

を代入して、

$$h = \frac{100 C_{\rm k}}{V_{\rm nozzle}} nm \qquad [C_{\rm k}] = [wt\%], [V_{\rm nozzle}] = [mm/s]$$

よって V_{nozzle} が 1 mm/s と従来の連続エッジキャストの 100 倍程度になるには、濃度として 0.1 wt%程度オーダーの溶解性が必要である。また(3)良好な吐出には、1-5 節で触れたように、 SIJ の操作でかけた電圧で表面電場がレイリー極限を超える必要がある。表面電場は溶液に蓄 積された電荷が多ければ多いほど大きい値をとり、蓄積される電荷量は溶媒の誘電率に比例 する。すなわち、誘電率が大きい溶媒が良好な吐出に適している。ここで、有機半導体は極 性が小さいものが多く、誘電率の大きい溶媒、すなわち極性溶媒は十分な溶解性を持ちにく い。つまり(1)(3)を単独で満たす溶媒を見つけるのは困難であった。そこで本研究では、低極 性で高溶解性を示す溶媒と高極性を示す溶媒を混合しインクを作製することを試みた。

まず吐出に適切な溶媒の混合比を検討した。低極性溶媒としては東京化成工業株式会社から購入して溶媒精製装置に通した *o*-ジクロロベンゼン(ODCB)を、高極性溶媒としては和光純 薬工業株式会社から購入したアセトニトリルを用い、インクジェットノズルには直径約 3 μm のガラスノズルを用いた。ODCB と MeCN の特性を表 2-1 に示す。ODCB は C6-DNT-VW の 良溶媒であり、室温で 1.5 wt%程度溶解することができる。また MeCN は比誘電率が 36 と大 きいことに加え、表面張力が 29 mN/m と ODCB の表面張力 36.5 mN/m より小さいので混合 により表面張力を減少させることができる。また MeCN 沸点は 82 °C と ODCB の沸点よりも 大きく小さいので、ODCB よりも早く蒸発し、結晶成長を阻害しないことが期待される。

表 2-1 ODCB と MeCN の物性値

	ODCB	MeCN
室温での溶解性 (wt%)	1.5	_
比誘電率	10	36
表面張力 (mN/m)	36.5	29
沸点 (°C)	180	82

SIJ で良好な吐出を得るためには、15 程度の比誘電率が必要とされるので、誘電率が 15 付 近になるように ODCB と MeCN を、質量比 10:1、7:1、5:1 で混合した。混合溶媒の比誘電率 $\epsilon_{r,mix}$ は、構成溶媒単体の比誘電率を $\epsilon_{r,A}$ 、 $\epsilon_{r,B}$ 、混合比を x:(1-x) (0 $\leq x \leq 1$)とすると

 $\epsilon_{\rm r,mix} = x\epsilon_{\rm r,A} + (1-x)\epsilon_{\rm r,B}$

となることから算出した。また実測値の測定には液体用誘電率計(Model 871、日本ルフト株式 会社)を用いた。交流電圧は装置限界のV = 1000 ± 1000 Vを 1000 Hz で印加した。



図 2-2 本研究で用いた(a)C6-DNT-VW、(b)ODCB、(c)MeCNの分子構造

次に溶質の濃度と描画速度の薄膜への影響を調べた。有機半導体として、ODCB などの典型的な有機溶媒に高い溶解性を示し、最高移動度 9.5 cm²/Vs の高い移動度を持つ 3,9dihexyldinaphtho[2,3-*b*:2',3'-*d*]thiophene (C6-DNT-VW)¹⁷ (図 2-2(a))を用いた。C6-DNT-VW を ODCB:MeCN = 5:1 の混合溶媒に 0.725 wt%、0.400 wt%溶解させ、表 2-2 の条件に従って、 β -PTS で処理した 100 nm SiO₂/Si 基板上に吐出を行った。インクジェットノズルには直径約 3 μ m のガラスノズルを用い、吐出中基板は 50°C に加熱した。その後作製した薄膜の膜厚を触 針式プロファイリングシステム Dektak(XT-E、Buruker、以下 Dektak)で測定し、結晶性を偏光 顕微鏡(LV100POL-HS、Nikon)で観察した。交流電圧はV = 400 ± 200 Vを 1000 Hz で印加した。

表 2-2 C6-DNT-VW の濃度と描画速度の条件の一覧

濃度(wt%)	描画速度 V _{nozzle} (mm/s)
0.725	0.02
0.725	0.1
0.725	0.5
0.725	1.0
0.725	1.5
0.725	2.0
0.400	0.02
0.400	0.3

2.3. p型単体トランジスタの作製および評価

2-2 節で得られた薄膜の特性を評価するために、トランジスタを作製し評価を行った。真空 蒸着器(SVC-7000TM、サンユー電子株式会社)を用い、シャドーマスクでパターニングしたチ ャネル長 L = 20 µm と 200 µm の電極を作製し、半導体パラメーターアナライザー(4200-SCS、 KEITHLEY)を用いて飽和・線形領域の伝達特性と出力特性を測定した。伝達特性の傾きから、

線形領域:
$$I_{\rm d} = \frac{\mu W \epsilon_{\rm r} \epsilon_{\rm 0}}{Ld} V_{\rm d} (V_{\rm g} - V_{\rm th} - \frac{V_{\rm d}}{2})$$

飽和領域:
$$\sqrt{I_{\rm d}} = \sqrt{\frac{\mu W \epsilon_r \epsilon_0}{2Ld}} (V_{\rm g} - V_{\rm th})$$

の式を用いて移動度と閾値を算出した。さら ODCB を用いてエッジキャスト法で作製したト ランジスタの出力特性の比較を行った。エッジキャスト法で薄膜作製は、ホットプレートで 75 °C に加熱した、β-PTS で処理を行った 100 nm SiO₂/Si 基板上に、C6-DNT-VW/ODCB の 0.1 wt%溶液を滴下して作製した。電極の作製と測定は SIJ で作製した薄膜と同様に行った。

2.4. CMOS インバータの作製および評価

論理回路への応用を見据え p 型半導体と n 型半導体をパターニングすることで、基本的な 論理回路であるインバータの作製および特性評価を行った。p 型半導体膜の作製には 2-2 節で 用いた C6-DNT-VW、ODCB、アセトニトリルを用い、n 型半導体膜の作製には、宇部興産株 式会社で新たに開発された n 型半導体 TU-3 と東京化成工業株式会社から購入した 1-メチル ナフタレン(1-MN)、2-2 節で用いたアセトニトリルを使用した。はじめに吐出可能な 1-MN と MeCN の混合比を C6-DNT-VW のときと同様に求め、MeCN の混合量が最小の混合比の混合 溶媒に TU-3 を 0.05 wt%溶かして製膜した。膜厚は Dektak で計測した。基板には β-PTS で処 理した 100 nm SiO₂/Si を用い、吐出中には基板を 50 °C に加熱した。次に 2-3 節と同様に真空 蒸着法で電極を作製し、半導体パラメーターアナライザーを用いて伝達特性と出力特性を測 定することで単体トランジスタの評価を行った。

インバータは、β-PTS で処理した 100 nmSiO₂/Si 基板上に C6-DNT-VW と TU-3 の薄膜を SIJ

で作製した後に 2-3 節と同じ真空蒸着器で電極を蒸着して作製した。それぞれのチャネル長 Wはインバータの反転電圧 Vinvの式

$$V_{\rm inv} = \frac{V_{\rm dd} - V_{\rm th,p} + V_{\rm th,n} \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}{1 + \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}$$

を用いて、 $V_{inv} = \frac{V_{dd}}{2}$ となるように調整した。インバータ特性の評価は導体パラメーターアナ ライザーを用いて伝達特性と測定し、ゲインを求めることで行った。



図 2-3 作製した CMOS インバータの模式図

2.5. 無電解めっきによる電極の作製

アディティブプロセスで微細電極を作製するため、銀触媒を SIJ で塗布した後に無電解め っき法により金電極を作製することを試みた。全プロセス中でインクジェットノズルには直 径約3 µmのガラスノズルを用いた。電極作製プロセスを図 2-4 に示す。有機半導体溶液は、 ODCB:MeCN = 5:1 の混合溶媒に C6-DNT-VW を 0.725 wt%溶解させ作製した。SIJ は、 β -PTS で処理した 100 nm SiO₂/Si 基板を 50 °C に加熱して用い、交流電圧V = 400 ± 200 Vを 1000 Hz で印加し、1.5 mm/s の描画速度で半導体薄膜を作製した。塗布後に半導体の膜厚を Dektak で 測定した。次に C6-DNT-VW 上に電極をパターニングするために、バンクの形成を行った。 図 2-5 に示すように、バンクを作製しない場合、有機半導体表面に銀インクがはじかれてし まい、銀インクを塗布できないためである。またこのバンクはめっきプロセス時の半導体保 護層にも用いることができる。バンクには有機半導体へのダメージのないフッ素系ポリマー (旭硝子株式会社開発品、以下フッ素系ポリマー)を用い、基板を 50 °C に加熱して交流電圧 V = 600 ± 100 Vを 1000 Hz で印加し、1.0 mm/s の描画速度で半導体薄膜上に塗布した。塗布 後、膜厚を Dektak で測定した。有機半導体上にバンクを作製後、銀触媒としてハリマ化成株 式会社の NPS-J を、基板を 50 °C に加熱して交流電圧V = 1000 ± 200 Vを 1000 Hz で印加し、 0.3 mm/s の描画速度で半導体薄膜上に塗布した。NPS-J の銀インクを分散させるための配位 子はメーカー推奨条件では 150 °C の加熱が必要であるが、フッ素系ポリマーのガラス転移温 度が 60 °C 付近であり、それ以上加熱すると半導体上で収縮してしまうという問題があった。 このため銀インク塗布後は 50 °C に加熱したホットプレートで 1 時間乾燥させた。乾燥後に 半導体パラメーターアナライザーで導通を確認した。最後に基板を、日本エレクトロプレイ ティング・エンジニヤース株式会社(EEJA)のめっき液に、55 °C、10 分間浸漬させて金を成長 させ、50 °C に加熱したホットプレートで 1 時間乾燥させることで電極を作製した。電極作製 後に半導体パラメーターアナライザーで導通を確認した。トランジスタ特性の評価は 2-2 と 同様に半導体パラメーターアナライザーを用いて、伝達特性と出力特性を測定することで行 った。





図 2-5 (a)バンクなし、(b)バンクありの状態で銀イン クを半導体膜状に塗布した場合の顕微鏡写真

3. 結果と考察

3.1. SIJ を用いた p 型半導体薄膜作製および特性評価

3.1.1. 基板処理

図 3-1 に β -PTS で処理した SiO₂/Si 基板の水に対する接触角の写真を示す。SAM の形成に より接触角が大きく向上しており、濡れ性が変わっていることがわかる。接触角 θ は 5 点の平 均から θ = 79.2 ± 0.8 °と、文献値 ³⁵ と同様の値を示したことから、適切に基板が処理できた とみなした。



図 3-1 β-PTS 処理(a)前、(b)後の SiO₂/Si 基板の水に対する接触角

3.1.2. 混合溶媒の吐出性の評価

表 3-1 に ODCB、MeCN 単溶媒の比誘電率と、混合溶媒の混合比と比誘電率の計算値および実測値を示す。

	·			2 40 41
低極性溶媒溶媒	高極性溶媒	混合比	<i>E</i> r,mix 計算值	<i>E</i> r,mix 実測値
ODCB	-	-	-	10.2
-	MeCN	-	-	36.3
		10:1	12.5	13.1
ODCB	MeCN	7:1	13.43	15.3
		5:1	14.5	17.5

表 3-1 低極性溶媒と高極性溶媒の混合比と比誘電率の計算値および実測値

比誘電率の実測値は計算値よりも大きくなる傾向にあるが、おおむね計算値と一致しており、SIJ での吐出が良好な比誘電率 15 程度の混合溶媒を作製することができた。これらの溶 媒の吐出の可否を図 3-2 に示す。図 3-2 から混合比 10:1、7:1 ではうまく吐出することがで きず、5:1 まで混合することにより吐出が可能となった。MeCN は C6-DNT-VW をほとんど溶 解させないため、MeCN の混合量は少ない方がよいと考え、以降混合比を 5:1 で実験を行っ



図 3-2 ODCB と MeCN を(a)10:1、(b)7:1、(c)5:1 で混合したときの吐出の様子

3.1.3. 薄膜形成における濃度・速度の影響

た。

表 3-2 に吐出条件を、図 3-3(a)(h)に吐出した結果を、(i)に吐出の様子を示す。

まず薄膜形成への濃度の影響を考察する。条件(a)-(e)より、飽和濃度に近い 0.725 wt%の溶 液では速さによらずおおむね連続した結晶薄膜が作製されていることがわかるが、飽和濃度 に十分に達していない 0.400 wt%の溶液からは、条件(g)(h)のように不連続な膜しか得られて いないことがわかる。これは、SIJ で吐出される液滴の量はサブフェムトリットルとごく微量 であるため、濃度が薄すぎると液滴の蒸発が早すぎて十分な結晶成長ができないからだと考 えられる。このため SIJ を用いて良好な結晶を得るには、溶液の濃度が飽和濃度に近い方が 望ましいことがわかる。

次に薄膜形成への速度の影響を考察する。横軸に描画速度、縦軸に半導体幅をプロットし、 薄膜の顕微鏡写真と膜厚、描画速度 1.5 mm/s のときの薄膜の偏光顕微鏡写真を示したものを 図 3-5 に示す。半導体線幅は描画速度を早くしていくにつれて細くなり、描画速度 1.5 mm/s を超えたところから 10 μm で飽和した。また薄膜は描画速度が 0.02 mm/s のときは 160 nm、 1.0 mm/s のときは 24nm、1.5mm/s のときは 15 nm と薄くなっていることがわかった。これは

 $h = \frac{100 C_k}{V_{\text{nozzle}}} \text{ nm} \qquad [C_k] = [\text{wt\%}], [V_{\text{nozzle}}] = [\text{mm/s}]$

の式と矛盾しない結果である。さらに描画速度が 0.02 mm/s のときは結晶が多結晶であるの に対し、1.5 mm/s のときは、偏光顕微鏡観察下で基板を 45°回転させるといっせいに消光が起 こることから単結晶であることがわかる。これにより、従来の連続エッジキャストよりも 100 倍程度高速に塗布することに成功した。一方条件(f)から、描画速度が 2.0 mm/s となると結晶 が断続的に描画されてしまうことがわかる。ここで描画速度を V_{nozzle} mm/s、液滴の直径を $R \mu$ m、周波数を f Hz とすると、図 3-4 より、

 $V_{\rm nozzle} > 1000 \, fR$

となったとき、液滴同士が重ならずに結晶が途切れてしまうことになる。今液滴がサブフェ ムトリットルであることを考慮し、

 $f = 1000 \, Hz$

 $R \sim 1 \,\mu m$

とすると、結晶が途切れる限界速度は、

$V_{\rm nozzle} \sim 1 \text{ mm/s}$

となり、実験で結晶が途切れてしまった描画速度と同じオーダーとなる。このため今回の溶 媒系では2mm/sで限界速度になったと考えられる。

表 3-2 C6-DNT-VW の SIJ 吐出条件

条件	濃度(wt%)	描画速度 V _{nozzle} (mm/s)
(a)	0.725	0.02
(b)	0.725	0.1
(c)	0.725	0.5
(d)	0.725	1.0
(e)	0.725	1.5
(f)	0.725	2.0
(g)	0.400	0.02
(h)	0.400	0.3



図 3-3 C6-DNT-VW を 0.725 wt%溶解させ、(a)0.02mm/s、(b)0.1 mm/s、(c)0.5 mm/s、 (d)1.0 mm/s、(e)1.5 mm/s、(f)2.0 mm/s で描画した薄膜と、0.400 wt%溶解させ、(g)0.02 mm/s、(h)0.3 mm/s で描画した薄膜の顕微鏡写真と、(i)吐出の様子



図 3-5 C6-DNT-VW 薄膜の線幅と描画速度の関係(グラフ内に 1.5 mm/s で描画したときの偏光顕微鏡写真を示す)



図 3-4 インクジェットの描画速度と液滴の重なり

以上の結果より、描画速度を早くすると細く、薄い結晶膜が形成されるが、今回の系では2 mm/s を超えると溶液の吐出が描画速度に間に合わなくなり、結晶が途切れてしまうことがわかった。

3.1.4. p型単体単体トランジスタの評価

次に $L = 20 \,\mu\text{m}$ と 200 μm ボトムゲート/トップコンタクト構造のトランジスタをそれぞれ 10 個作製し、その特性を評価した。図 3-6 に作製したトランジスタの構造顕と、 $L = 20 \,\mu\text{m}$ 、 200 μm のトランジスタの顕微鏡写真と典型的な伝達特性、出力特性を示す。



図 3-6 (a)作製した TC/BG 構造のトランジスタの模式図と(b)L = 20 µm、(c) L = 200 µm のトランジスタの顕微鏡写真 および L = 20 µm のトランジスタの(d)伝達特性と(e)出力特性ならびに L = 200 µm のトランジスタの(f)伝達特性と(g) 出力特性

作製されたトランジスタはヒステリシスもなく、L=20 μmの最高飽和移動度は 1.2 cm²/Vs、 200 μmの最高飽和移動度は 1.4 cm²/Vs と、インクジェット法で作製されたトランジスタとし ては高い移動度を示した。また L=20 μm、200 μmともに移動度が同程度であるので、チャネ ル長によらない均質な薄膜が形成できていることがわかる。さらにインクジェット法で作製 されたトランジスタの出力特性とエッジキャスト法で作製されたトランジスタの出力特性を

図 3-7 に比較した。



図 3-7 C6-DNT-VW を用いた、(a)*L* = 200 µm のエッジキャストデバイスと(b) *L* = 200 µm の SIJ デバイス、(c) *L* = 200 µm の SIJ デバイスの出力特性および(d)エッジキャスト膜、(e)SIJ 膜の膜厚と(f)TC/BG 構造のチャネル内の抵抗の模式図

図 3-7 から、エッジキャスト法の薄膜は出力特性の低電圧領域が S 字を描いているのに対 し、インクジェット法では線形に立ち上がっていることがわかる。1-2 節で述べたように S 字 を描くのは接触抵抗 R_cがチャネル抵抗 R_{ch}と同程度のオーダーになっていることを意味する。 エッジキャスト膜の膜厚とインクジェット膜の膜厚を Dektak で測定した結果を図 3-7(d)(e) に示す。エッジキャスト膜は 95 nm であるのに対し、インクジェット膜は 10 - 15 nm と大幅 に薄い値を示した。これはインクジェット法で作製されたトランジスタにおいてアクセス抵 抗 R_{ac}が小さくなったことを意味し、結果として出力特性が良好なカーブを描いたことがわか る。また接触抵抗の影響が大きくなりやすい L=20 µmの短チャネルでも接触抵抗の影響が見 られないことから、今回作製した薄膜が良好なトランジスタ特性に適した薄膜になっている といえる。

3.2. SIJ を用いた CMOS インバータの作製および評価

3.2.1. n型半導体薄膜の作製および単体トランジスタ評価

3-1 節より混合溶媒が SIJ で薄膜を作製する際に有効であり、濃度を飽和濃度近くにすることが重要であることがわかったので、n型半導体 TU-3 を塗布する際にもこの点に注意した。まず C6-DNT-VW のときと同様、1-MN と MeCN を混合したときに吐出できる条件を探した。 1-MN と MeCN の物性を表 3-3 に、10:3 で混合したときの $\epsilon_{r,mix}$ の計算値は 10.5、実測値は 9.2 となった。インクジェットノズルには直径約 4 µm のガラスノズルを用い、1-MN の交流電圧 $V = 1000 \pm 1000$ Vを 1000 Hz の周波数でかけたところ吐出ができたので、この混合比を用いた。ODCB と MeCN を混合したときよりも低い誘電率で吐出できたのは、より径の大きいノズルを使ったことと、MeCN の割合が多くなり表面張力が下がったからだと考えられる。

表 3-31-MN と MeCN の物性値

	1-MN	MeCN
室温での溶解性 (wt%)	0	_
比誘電率	2.76	36
表面張力 (mN/m)	38.6	29
沸点 (°C)	240	82

次に 1-MN:MeCN = 10:3 で混合した溶液に TU-3 を 0.05 wt%溶かし、50 °C に加熱した β-PTS で処理した 100 nm SiO₂/Si 上に、交流電圧V = 1000 ± 1000 Vを 1000 Hz の周波数でかけて吐出し、描画速度 0.02 mm/s で TU-3 の薄膜を作製した。作製した薄膜の偏光顕微鏡写真と膜厚を図 3-8 に示す。作製した薄膜は線幅 80μmの多結晶質で、膜厚は薄いところで 10 nm、厚いところで 70 nm とばらつきがあった。



図 3-8 SIJ で作製した TU-3 薄膜の(a) 偏光顕微鏡写真と(b) 断面プロファイル

真空蒸着法で作製したチャネル長は $L = 20 \mu m$ 、 $W = 80 \mu m$ であった。n型トランジスタの 顕微鏡写真と伝達特性、出力特性を図 3-9 に示す。作製した薄膜は多結晶質であり、結晶間 のトラップなどのためにヒステリシスが見られたが、飽和移動度 $\mu_{sat} = 0.06 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ 、 $V_{h} = -14$ V とn型半導体としては良好な特性を示した。



図 3-9 SLJ で作製した TU-3 のトランジスタの(a)顕微鏡写真と(b)伝達特性および(c)出力特性

3.2.2. CMOS インバータの作製および評価

次にインバータの Vinv の式

$$V_{\rm inv} = \frac{V_{\rm dd} - V_{\rm th,p} + V_{\rm th,n} \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}{1 + \sqrt{\frac{\beta_{\rm n}}{\beta_{\rm p}}}}$$
$$\left(\beta_{\rm p} = \frac{\mu_{\rm p} W_{\rm p} \epsilon_{\rm r} \epsilon_{\rm 0}}{2L_{\rm n} d}, \beta_{\rm n} = \frac{\mu_{\rm n} W_{\rm n} \epsilon_{\rm r} \epsilon_{\rm 0}}{2L_{\rm n} d}\right)$$

から、 $V_{inv} = \frac{V_{dd}}{2}$ となるように W_p 、 L_p および L_n の値を調整した。今までのトランジスタの作 製結果から、

$$\mu_{\rm p} = 0.8 \,{\rm cm}^2/{\rm Vs} \qquad \mu_{\rm n} = 0.06 \,{\rm cm}^2/{\rm Vs}$$

$$V_{\rm th,p} = -14 \,{\rm V} \qquad V_{\rm th,n} = -14 \,{\rm V}$$

$$W_{\rm n} = 80 \,\mu{\rm m} \qquad L_{\rm n} = 20 \,\mu{\rm m}$$

とすると、

$$V_{\rm inv} = \frac{V_{\rm dd} - 14 + 14 \sqrt{\frac{3L_{\rm p}}{10W_{\rm p}}}}{1 + \sqrt{\frac{3L_{\rm p}}{10W_{\rm p}}}}$$

となる。よって

$$\frac{L_{\rm p}}{W_{\rm p}} = \frac{3}{10}$$

程度であればよいことがわかる。n型半導体の特性の経時劣化を考慮し、本実験では

$$L_{\rm p} = 20 \ \mu {\rm m}$$
 $W_p = 100 \ \mu {\rm m}$

としてインバータを作製した。作製したインバータの伝達特性とゲインを図 3-9に示す。



図 3-10 C6-DNT-VW と TU-3 を用いて作製した CMOS イン バータの伝達特性とゲイン

インバータはほぼ $V_{inv} = \frac{V_{dd}}{2}$ で反転しており、良好な動作を示した。また最大ゲインは 60 と、 インクジェット法で作製されたインバータとしては最高レベルの値を示した。

3.3. SIJ を用いた無電解めっき法での電極作製とトランジスタ評価

無電解めっきの電極作製プロセスと各プロセスでの顕微鏡写真、半導体とバンクの膜厚を 図 3-11 に示す。C6-DNT-VW は線幅 11 μm、膜厚 10-15 nm であり、フッ素系ポリマーは線幅 11 μm、膜厚 490 - 550 nm であった。半導体層は 3-1 節を再現できていることがわかる。つぎ にバンク内に銀インク NPS-J を塗布し、乾燥させた状態の銀インクの導通を半導体パラメー ターアナライザーで行ったところ、電流は流れず導通は取れなかった。このことと図の写真 から、銀インクがまばらに塗布されていることがわかる。最後にめっき液に基板を浸漬させ たのち、導通を確認したところ、80 Ωの抵抗を示した。このためめっきにより銀の空隙が十 分に埋まったことがわかる。チャネル長は 11 μmとインクジェット法で作製された電極とし ては小さく、全プロセスを通して最高温度が 55 °C の低温プロセスで、トランジスタを作製す ることができた。



図 3-11 SIJ を用いた無電解めっき法での電極作製プロセスと各ステップでの顕微鏡写真



図 3-12 (a)C6-DNT-VW と(b)フッ素系ポリマーの断面プロファイル

作製されたトランジスタの伝達特性と出力特性を図 3-13 に示す。5 デバイスを測定し、飽 和移動度 $\mu = 1.1 \pm 0.5 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ 、閾値 $V_{\text{th}} = -37 \pm 4 \text{ V}$ の特性を得た。移動度に関しては、真 空蒸着法で作製した薄膜と同程度の高い値であり、電極の作製プロセスによってチャネル部 にダメージがないことがわかる一方閾値電圧が真空蒸着法でのVth = -14 Vに比べ大きくな り、また出力特性の低電圧部にS字カーブが見られた。このため接触抵抗が大きくなったこ とが推測される。接触抵抗は 1-2 節で述べたように $R_c = R_{int} + R_{ac}$ であり、半導体の膜厚は 真空蒸着法で作製したデバイスと同程度であることからアクセス抵抗R_{ac}は変わらないと考 えると、この接触抵抗は界面抵抗R_{ac}が大きくなってしまったことが原因と考えられる。界 面抵抗の由来は電極/半導体界面のトラップであると考えられており、このプロセスで考え られるトラップの原因として、(1)めっき液の浸漬により半導体に導入されたトラップ、(2) 銀インクを分散させるために銀粒子に配位している配位子によるトラップの2つが考えられ る。本研究で用いた銀インクは 50°C でしか加熱していないために配位子が残り、電荷のト ラップになってしまったと考えられる。低温にした理由はフッ素系ポリマーのガラス転移温 度が低く、温度をかけすぎると半導体上で凝集してしまうためであったので、今後はより低 温で焼成できる銀インクや、よりガラス転移温度の高いフッ素系ポリマーによる検討が必要 である。



図 3-13 無電解めっき法で電極を作製したトランジスタの(a)伝達特性および(b)出力特性

4. 総括

有機トランジスタの実用化に向けさまざまな研究が行われてきており、材料開発やプロセス技術の発達により有機半導体の移動度は向上し、近年はフレキシブルディスプレイや温度センシングできる RF-ID タグなどの試作機が発表されている。今後更なる高機能化と高生産性を達成するには、高い移動度を維持しつつ、低コストでトランジスタの微細化と製膜速度の向上を行える手法の開発が必要であった。そこで本研究では、従来のインクジェット法に比べて微細な塗布が可能であるスーパーインクジェット(SIJ)法を用いて、結晶性の高い半導体薄膜の作製を高速で微細に塗布すること、アディティブプロセスで微細電極を作製することを目的とした。

半導体膜の作製の実験では、まず SIJ で吐出できるインクの最適化を行った。有機半導体 の溶解性の高い溶媒と、誘電率の大きい溶媒の混合比を工夫することでインクの誘電率や表 面張力が改善され良好な吐出が可能になり、結晶性の高い結城薄膜を 1.5 mm/s の高速で、塗 布法では世界最高レベルの 10 μmの微細にパターンすることができた。この薄膜は平均移動 度1.0 cm²/Vs 、最高移動度1.4 cm²/Vsと、インクジェット法で作製されたトランジスタとし ては高い移動度を示した。

次に、論理回路への応用を見据え、CMOS インバータの作製を行った。基板に p 型半導体 と n 型半導体を SIJ で塗布し、それぞれのトランジスタを直列につなぐことで作製したイン バータは反転電圧 $V_{inv} \sim \frac{V_{dd}}{2}$ で最大ゲイン 60 と、良好な特性を示した。

最後に電極を塗布プロセスで微細にパターニングするため、無電解めっき法での電極の作 製を行った。電極のパターニングのためにバンク層を形成してから銀触媒を塗布した後、銀 を核にした無電解金めっきにより電極を作製してトランジスタを作製および評価した。最高 プロセス温度は 55 °C とフレキシブル基板に十分適用できる低温であり、作製したトランジ スタはチャネル長 11µm、チャネル幅11 µmと、電極もインクジェット法で作製されたトラン ジスタとして世界最小レベルで、平均移動度1.1 cm²/Vs 、最高移動度1.6 cm²/Vsと真空蒸着 法で作製したトランジスタと同等の移動度を示した。ただし閾値が-37 V と、真空蒸着法のト ランジスタの閾値-14 V よりも大きくなったので、今後はバンク材料や銀触媒の組み合わせの 最適化が必要である。

5. 謝辞

はじめにすばらしい環境で研究する機会を与えて下さり、丁寧かつ熱心なご指導をいただ きました竹谷純一教授、岡本敏宏准教授に感謝致します。

松井弘之助教には、実験および発表に当たり親身にご指導いただきました。心より感謝致 します。

田中秀幸特任講師には、発表およびデバイス作製に当たり適切なご意見をいただきました。 深く感謝致します。

三津井親彦特任助教には、本研究で用いた材料の提供ならびに研究生活でお世話になりました。深くお礼申し上げます。

大阪大学センター・オブ・イノベーション(COI)推進機構特任研究員岸村眞治博士、本研究 室 OB の添田淳史博士、Roger Häusermann 博士、鶴見淳人氏には、研究の貴重なアドバイス をいただきました。深く感謝致します。

Berger Sibylle 氏には、発表資料の作成にご尽力いただきました。心より感謝致します。

宇部興産株式会社、旭硝子株式会社には、貴重な材料の提供をいただきました。深くお礼 申し上げます。

同期の境駿希君、山下侑君、山元明人君とは、日ごろの研究生活をともに過ごし、励まし あってきました。深く感謝致します。

また日々の研究生活を支えてくださった竹谷研究室の後輩や研究員の皆様に、感謝致しま す。

最後に、研究者としての先輩であるだけではなく、私生活においていつも自分のことを支 えてくれる妻の佐々木真理に、感謝を申し上げます。

参考文献

- Soeda, J. *et al.* Inch-Size Solution-Processed Single-Crystalline Films of High-Mobility Organic Semiconductors. *Appl. Phys. Express* 6, 076503 (2013).
- 2. Minemawari, H. *et al.* Inkjet printing of single-crystal films. *Nature* **475**, 364–7 (2011).
- 3. Méndez, H. *et al.* Doping of organic semiconductors: impact of dopant strength and electronic coupling. *Angew. Chem. Int. Ed. Engl.* **52**, 7751–5 (2013).
- Darmawan, P. *et al.* Reduction of charge injection barrier by 1-nm contact oxide interlayer in organic field effect transistors. *Appl. Phys. Lett.* 100, 98–101 (2012).
- 5. Fukuda, K. *et al.* Printed Organic Transistors with Uniform Electrical Performance and Their Application to Amplifiers in Biosensors. *Adv. Electron. Mater.* n/a–n/a (2015). doi:10.1002/aelm.201400052
- Darmawan, P. *et al.* Optimal Structure for High-Performance and Low-Contact-Resistance Organic Field-Effect Transistors Using Contact-Doped Coplanar and Pseudo-Staggered Device Architectures. *Adv. Funct. Mater.* 22, 4577–4583 (2012).
- 7. Xu, Y. *et al.* Tunable contact resistance in double-gate organic field-effect transistors. *Org. Electron. physics, Mater. Appl.* **13**, 1583–1588 (2012).
- Karl, N. Charge carrier transport in organic semiconductors. *Synth. Met.* 133-134, 649–657 (2003).
- 9. Warta, W. & Karl, N. naphthalene: High, electric-field-dependent. 32,

(1985).

- 10. Takimiya, K. *et al.* Semiconductor for Air-Stable Organic Field-Effect Transistors with Mobilities. *J. Am. Chem. Soc.* **128**, 12604–12605 (2006).
- 11. Yamamoto, T. & Takimiya, K. Facile Synthesis of Highly π-Extended Heteroarenes, Dinaphtho[2,3-b:2',3'-f]chalcogenopheno[3,2b]chalcogenophenes, and Their Application to Field-Effect Transistors. *J. Am. Chem. Soc.* **129**, 2224–2225 (2007).
- Ebata, H. *et al.* Highly Soluble [1]Benzothieno[3,2- b]benzothiophene (BTBT) Derivatives for High-Performance, Solution-Processed Organic Field-Effect Transistors. *J. Am. Chem. Soc.* **129**, 15732–15733 (2007).
- 13. Zaumseil, J. & Sirringhaus, H. Electron and Ambipolar Transport in Organic Field-Effect Transistors. *Chem. Rev.* **107**, 1296–1323 (2007).
- Jones, B. a, Facchetti, A., Wasielewski, M. R. & Marks, T. J. Tuning orbital energetics in arylene diimide semiconductors. materials design for ambient stability of n-type charge transport. *J. Am. Chem. Soc.* 129, 15259–78 (2007).
- 15. Pommerehne, J. *et al.* Efficient two layer leds on a polymer blend basis. *Adv. Mater.* **7**, 551–554 (1995).
- Park, S. K., Jackson, T. N., Anthony, J. E. & Mourey, D. a. High mobility solution processed 6,13-bis(triisopropyl-silylethynyl) pentacene organic thin film transistors. *Appl. Phys. Lett.* **91**, 10–13 (2007).
- Okamoto, T. *et al.* V-shaped organic semiconductors with solution processability, high mobility, and high thermal durability. *Adv. Mater.* 25, 6392–7 (2013).

- Wang, S. D., Minari, T., Miyadera, T., Tsukagoshi, K. & Aoyagi, Y. Contact-metal dependent current injection in pentacene thin-film transistors. *Appl. Phys. Lett.* **91**, 2005–2008 (2007).
- Dawidczyk, T. J. *et al.* Visualizing and Quantifying Charge Distributions Correlated to Threshold Voltage Shifts in Lateral Organic Transistors. *ACS Nano* (2014). doi:10.1021/nn4064067
- 20. Celle, C. *et al.* Interface dipole: Effects on threshold voltage and mobility for both amorphous and poly-crystalline organic field effect transistors. *Org. Electron. physics, Mater. Appl.* **15**, 729–737 (2014).
- 21. Bao, Z., Dodabalapur, a & Lovinger, a J. Soluble and processable regioregular poly(3-hexylthiophene) for thin film field-effect transistor applications with high mobility. *Appl Phys Lett* **69**, 4108–4110 (1996).
- 22. Chang, C.-C., Pai, C.-L., Chen, W.-C. & Jenekhe, S. a. Spin coating of conjugated polymers for electronic and optoelectronic applications. *Thin Solid Films* **479**, 254–260 (2005).
- 23. Gsaenger, M. *et al.* High-performance Organic Thin-Film Transistors of Jstacked Squaraine Dyes. J. Am. Chem. Soc. (2014). doi:10.1021/ja409496r
- 24. Bronstein, H. A. & Luscombe, C. K. Externally initiated regioregular P3HT with controlled molecular weight and narrow polydispersity. *J. Am. Chem. Soc.* **131**, 12894–5 (2009).
- 25. Soeda, J. *et al.* Solution-crystallized organic field-effect transistors with charge-acceptor layers: High-mobility and low-threshold-voltage operation in air. *Adv. Mater.* **23**, 3309–3314 (2011).
- 26. Soeda, J. *et al.* Inch-Size Solution-Processed Single-Crystalline Films of High-Mobility Organic Semiconductors. **076503**, (1882).

- 27. Tang, W. *et al.* Inkjet printed fine silver electrodes for all-solutionprocessed low-voltage organic thin film transistors. *J. Mater. Chem. C* **2**, 1995 (2014).
- 28. Neophytou, M. *et al.* Inkjet-printed polymer–fullerene blends for organic electronic applications. *Microelectron. Eng.* **95**, 102–106 (2012).
- 29. Noda, Y. *et al.* Underlying Mechanism of Inkjet Printing of Uniform Organic Semiconductor Films Through Antisolvent Crystallization. *Adv. Funct. Mater.* **25**, 4022–4031 (2015).
- 30. Kwak, D., Lim, J. A., Kang, B., Lee, W. H. & Cho, K. Self-organization of inkjet-printed organic semiconductor films prepared in inkjet-etched microwells. *Adv. Funct. Mater.* **23**, 5224–5231 (2013).
- Ng, T. N. *et al.* Electrical stability of inkjet-patterned organic complementary inverters measured in ambient conditions. *Appl. Phys. Lett.* 94, 233307 (2009).
- 32. Lee, M. W. *et al.* Control of droplet morphology for inkjet-printed TIPSpentacene transistors. *Microelectron. Eng.* **95**, 1–4 (2012).
- Sekitani, T., Noguchi, Y., Zschieschang, U., Klauk, H. & Someya, T. Organic transistors manufactured using inkjet technology with subfemtoliter accuracy. *Proc. Natl. Acad. Sci. U. S. A.* 105, 4976–80 (2008).
- 34. Ito, M., Uemura, T., Soeda, J. & Takeya, J. High-performance solutionprocessed organic transistors with electroless-plated electrodes. *Org. Electron.* **14**, 2144–2147 (2013).
- 35. Kumaki, D., Yahiro, M., Inoue, Y. & Tokito, S. Air stable, high

performance pentacene thin-film transistor fabricated on SiO[sub 2] gate insulator treated with β -phenethyltrichlorosilane. *Appl. Phys. Lett.* **90**, 133511 (2007).

- 36. Knipp, D., Street, R. a., Völkel, a. & Ho, J. Pentacene thin film transistors on inorganic dielectrics: Morphology, structural properties, and electronic transport. *J. Appl. Phys.* **93**, 347 (2003).
- 37. McCulloch, I. *et al.* Liquid-crystalline semiconducting polymers with high charge-carrier mobility. *Nat. Mater.* **5**, 328–33 (2006).
- Anthopoulos, T. D. *et al.* High performance n -channel organic field-effect transistors and ring oscillators based on C60 fullerene films. *Appl. Phys. Lett.* 89, 213504 (2006).
- 39. Weitz, R. T. *et al.* Organic n-channel transistors based on core-cyanated perylene carboxylic diimide derivatives. *J. Am. Chem. Soc.* **130**, 4637–4645 (2008).
- 40. Wang, M., Jakubka, F., Gannott, F., Schweiger, M. & Zaumseil, J. Generalized enhancement of charge injection in bottom contact/top gate polymer field-effect transistors with single-walled carbon nanotubes. *Org. Electron.* **15**, 809–817 (2014).