

局所レーザ溶接による金属ナノワイヤー極細配線の実現と皮膚貼付け型フレキシブル回路への適用

明宏*

富岡

A. Tomioka

1. 研究の目的と背景

金属ナノワイヤー^{1,2)}の研究はナノテクノロジーととも に急速に進展してきたが,現状では最大でも長さ 0.3mm にしかならず,配線材料として実用的な長さを確保するた めには,溶接などの手法でつなぎ合わせる必要があり(図 1),ここに微視的物体のレーザ加工・処理技術の新たな 展開が切望されている.

金属ナノワイヤーの交差・近接部分には表面プラズモン の電界増強効果が期待でき、レーザ波長を表面プラズモン 共鳴に一致させれば、通常よりもはるかに高強度のレーザ 加工・処理が実現できる.しかもこの手法では、必要とさ れる交差・近接部分のみをピンポイントで加熱し³、局所 光溶接を施すことが可能となろう(図1).

このようにして作製された局所光溶接金属ナノワイヤ ーの応用先として有望なのが、皮膚貼付け型センサ回路⁴⁻ ⁶⁾である.痛みを伴わずに心拍数や血中酸素濃度を計測で きる非侵襲型皮膚貼付け型センサ回路が実用化すれば、壮 年者の健康意識の高まりによる健康維持のための身体運 動が、ややもすれば過度に陥り却って健康を害することの ないよう、運動負荷が適度かどうかをリアルタイムに自分 で把握することが可能となる.また介護が必要な高齢者の 身体状態・健康状態も、高齢者に負担をかけることなくモ ニタリング可能になる.センサ回路への今後の要望として、 (1)運動しても壊れない柔軟回路、(2)重量を軽くするため



 図1 局所光溶接による金属ナノワイヤーの相互 接合.(a)光照射中、(b)照射後.本数を減 らし、まばらに表示.

*大阪電気通信大学 工学部電気電子工学科 教授

電源電池を廃止し、代わりにワイヤレス給電⁷⁻⁹⁾を利用す

る,の2点が挙げられる.

本研究で探求する局所光溶接した金属ナノワイヤーは 柔軟回路に必要な極細配線として機能する.同時に,極細 の金属ナノワイヤーを束ねた配線材料は,1本の太い金属 線よりも表面積が格段に大きく(図2),従って理想的な 高周波用配線材料となり,数十 cm以上離れてもワイヤレ ス給電できるマイクロ波周波数帯の受電アンテナとして 格好の材料となる可能性が高い.スマホ等のWi-Fiに使わ れているマイクロ波は指向性が高く,電波の拡散が少ない ため,長い距離にわたって電力を有効に運ぶのに適してお り,現在主流のMHz帯「置くだけ充電」に代わる次世代 技術として注目されている^{9,10)}.

本論文では、ラボ用マイクロ波オーブン^{11,12)}を使った均 ー加熱法により長さ・太さのそろった極細金属ナノワイヤ ーを作製、これを塗布した配線に局所光溶接を行い、長さ 0.1 mmに満たないナノワイヤーどうしを 10 cm 以上の距 離にわたって電気的に接合する.その導電性評価とともに、 曲げ加工時の電気的な屈曲耐性を評価する.最後にマイク ロ波周波数帯でのワイヤレス給電の実用性を評価するた め、この金属ナノワイヤーをアンテナ型に塗布し、RFID用 送信機^{10,13,14)}から送った電波をこの金属ナノワイヤー・ア ンテナで受信して、受信感度の高さを市販の受電アンテナ と比較試験を行う.

2. 実験方法

2.1 ラボ用マイクロ波オーブンを使った金属ナノワ イヤーの作製

本研究で導入したラボ用マイクロ波オーブンを使うと, 丸底フラスコに入れた反応溶液全体がマイクロ波を吸収 し,内部から均一に加熱されるので,全体に反応条件が揃 い,長さ・太さのそろった極細金属ナノワイヤーが作製で



図2 屈曲状態の金属ナノワイヤー.ここでは大きな 比表面を例示するため、多数のナノワイヤー からなるバンドルとして表示している.



図3 (a)オイルバス中で周囲から加熱する 方法と(b)マイクロ波により溶液内部 から均一に加熱する方法の違い.



図4 (a) オイルバス加熱, (b)マイクロ波オーブン加熱で 作製した銀ナノワイヤー. スケールバーは5 µm.

きると期待できる.通例使用されるオイルバス加熱^{15,16)}と はこの点が大きく異なる(図3).本研究で探求するマイ クロ波周波数での高い導電性には,表皮効果の影響を受け ない,極細で長さもそろったナノワイヤーが適していると 期待される.1GHz程度のマイクロ波の波長は溶液中でも 数 cm であり,これよりはるかに短い長さ0.1 mm以下の 金属ナノワイヤー両端では,マイクロ波電磁波による電界 はほとんど同位相であり,金属ナノワイヤーは放電を起こ さないと考えられる(長さ数 cm 以上の磁性金属線を入れ ると,バチバチと放電して溶けてしまうが).高い導電性 を要求されるので,本研究では金属中で最も導電性の高い 銀を使って,銀ナノワイヤーを作製する.

2.2 局所光溶接の概要

局所光溶接の概念図を図1に示した.最大でも長さわず か0.1mmの金属ナノワイヤーを,各1か所ずつ局所溶接 して相互に接合,バンドル化することをめざす(図2). この場合,どのナノワイヤーも両端が固定されている訳で はないので,互いに滑り合い,位置ずれが可能となる(図 2).従って,バンドル全体を曲げたときに互いにナノワ イヤー位置がずれて,曲げの内側・外側の曲率半径の違い を吸収して破断しなくなり,屈曲耐性を示すと期待できる.

3.実験結果および考察

3.1 ラボ用マイクロ波オーブンを使った銀ナノワイ ヤーの作製

まず高温溶液処理によって銀ナノワイヤーを作製する 際,従来法のオイルバス加熱^{15,16)}とマイクロ波オーブンで 反応液を均一加熱した場合の銀ナノワイヤー試料を電子 顕微鏡で比較した(図4).マイクロ波オーブンで加熱し た方は,有意に細く,長さも長くなっている.また,銀ナ ノ粒子の生成など副反応も大きく抑制され,銀ナノワイヤ ーが選択的に成長していることがわかる.マイクロ波オー ブンの利用について多数の報告^{11,12)}が出されているが,温 度を高くして反応時間を短くできる利点を活用する例が 多い.これに反して Ostwald Ripening 機構¹⁷⁻¹⁹⁾により銀 ナノワイヤーの伸長が最も促進されるのは 175℃付近の みであり,本研究では反応溶液の精密な温度管理が必要 である.また本研究の2段階溶液処理では,まず140℃で 金ナノ粒子を生成させた後,成長方向を1次元方向に制御 する触媒 PVP 高分子¹⁷⁻¹⁹⁾と硝酸銀を外部から注入してか ら温度を175℃に上げ,銀ナノワイヤーの生成を開始する. このため,他のマイクロ波処理の報告例とは違って密閉容 器の利用はできず,開放系システムを採用し,シリコンチ ューブを使って予備加熱した硝酸銀と触媒 PVP 高分子を 外部から丸底フラスコ内に注入する装置を構成した.還元 剤のエチレングリコールは吸湿性が高く,フラスコ内に湿 度が入り込まないよう,常にアルゴンガスを吹き込んだ. また,銀ナノワイヤーの生成に伴って溶液粘度が上昇する ので,圧縮空気で撹拌するマグネチックスターラーの回転 速度も途中で上昇させる必要があり,常に外部から反応溶 液の撹拌状態をモニタする必要がある.これらの点を達成 できるよう,カスタム仕様のマイクロ波オーブン・システ ムを構築した.

オイルバスで加熱した場合, 容器の周囲からのみ加熱さ れ内部溶液の温度が場所によって不均一になるため, 1次 元銀ナノワイヤーに成長しなかった銀ナノ粒子が多く観 測され, 銀ナノワイヤーの長さも不均等だった(図4(a)). マイクロ波オーブンで加熱した場合は, 溶液の内部から一 斉に加熱されるため, 全溶液の温度が均一に上昇し, 銀ナ ノ粒子の生成が極めて少なく, 銀ナノワイヤーの長さも揃 って, 長さ2µm以下の銀ナノワイヤーは観察されなかっ た(図4(b)). 銀ナノワイヤーを長くして, 少ない本数で も巨視的な導電性経路を高い確率で形成するには, 銀ナノ ワイヤー作製時の温度管理が重要だと判った.

3.2 銀ナノワイヤー塗布配線の電気特性

塗布した銀ナノワイヤーの導電性を評価するため、プラ スチックシート上に長さ2 cmの直線パターンを塗布した. 1回の塗布で長さ1 cm当たり銀ナノワイヤー分散液の使 用量は0.4µℓであった.作製後10倍に濃縮した銀ナノワ イヤー分散液を用意し、1~5 往復塗布した直線パターン を3試料ずつ作製し(表1の縦3行に相当),各試料3か 所,合計9か所の導電性を比較した(表1).塗布回数を 重ねる毎に劇的に抵抗値が低下し導電性が向上している. 4往復、5往復塗布では、塗布された銀ナノワイヤーの「隙 間」を、後から塗り重ねた銀ナノワイヤーが埋め、連続的 な導電性経路が形成されるので、劇的に導電性が向上する

	抵抗値(Ω)											
塗布回数	アニーリング前			アニーリング後			光照射(10分)			光照射(10+10分)		
	A-B	B-C	A-C	A-B	B-C	A-C	A-B	B-C	A-C	A-B	B-C	A-C
1往復				85M			19k	200M	200M	7.5k	33k	36.2k
		120M			910			189.1			769	
	270M	130M	270M	3.4M	8.7k	3.4M	4.6k	4.1k	8.5k	3.7k	3.8k	7.6k
2往復	3.2M	3.5k	3.1M	370	110	342	162.9	93.5	256.3	158.3	91.7	250
	219	1.0k	1.3k	50.6	130.3	181.5	46.5	93.7	163.1	46	114.3	159.7
	38M	50M	74M	906	3.2k	3.9k	1.2k	1.6k	2.7k	1.1k	1.4k	2.5k
3往復	131	1.48k	1.26k	38.1	107.4	145.6	52.3	173	225.2	51	169.4	220.3
	167.3	216.4	353.5	51.1	66.4	116.8		63			61.8	
	277.7	170.7	413	75.7	62.1	137.5		60.6			60.9	
4往復	32.2	38.9	120.4	31.7	22.8	64.8	40.6	19.5	64.5	40.8	14.1	63.4
	24.4	66.9	110.9	19.2	36.5	55.6	13.9	35.1	43.1	13.3	32.5	54.6
	35.1	155.1	189.7	18	110.3	127.6	10.7	44.8	56.4	10.5	43.1	
5往復	21.9	36.4	43.4	11.5	9.33	22.3	6.4	5.4	11.5	6.2	5.1	11.2
	52.6	33	85	14.9	16.6	31.9	10.3	11.7	21.8	9.9	11.7	22
	21.3	22.7	38.9	19	13.2	33.5	12.7	9.6	21.6	12.6	9.1	22

表1 直線塗布10倍濃度銀ナノワイヤーのDC抵抗 塗布回数依存性とアニーリング・紫外光照射の効果 (空白は高抵抗のため測定不能.)

と考えられる.同時に,試料による抵抗値のばらつきも塗り重ねるに従って大きく抑制され,揃ってくるのが分かる. 往復塗布回数を増やすことによって劇的に導電性が向上するが4 往復以降では導電性向上が飽和してきているので、5 往復塗布で十分と判断できる.各試料ごとに塗布の不均一性が見られるが、30分間アニーリングにより導電性の不均一性はかなり解消される.さらに、10分間紫外光照射すると試料間の導電性ばらつきが解消される.これは、銀ナノワイヤー交差部では銀ナノワイヤーが近接し、隙間があってもそこに発生する紫外エバネッセント場の電界増強により熱的に銀ナノワイヤーどうしが「光溶接」 される効果が発揮されたと考えられる.こうして本研究の主目的である「光溶接」の実現が確認できた.

当初は、レーザを用いて紫外エバネッセント場を発生さ せる予定だったが、ビーム径1mmのレーザ光を直径数 cm に広げる光学系が完成できなかった.これはコロナ蔓延の 影響で、大学内共同利用施設である3D先端加工センター の工作機械利用が長期間事実上許可されなくなったため である.そこで代替措置として、光学顕微鏡の70W Xe ラ ンプ(紫外光成分が多い)を取り外し、銀ナノワイヤーへ の紫外光照射に使用し、実験を行った次第である.上記に 記したように、この Xe ランプでも銀ナノワイヤーの「光 溶接」が実現できたので、研究目的は達成されたと考えて いる.

次に,銀ナノワイヤー配線を塗布したプラスチックシー トを 90°に曲げた状態,および平らに戻した状態での導 電性を比較し,銀ナノワイヤー配線の屈曲耐性を検証した 結果を表2に示す.表の下半分,印刷塗布用に開発された PET(ポリエステル)シートに塗布した場合を見てみよう.

領域1では、最初の導電性100%(相対値)が屈曲後平 らに戻しても79%に低下したと言う事は差し引き21%のナ ノワイヤーが折れてしまい,79%だけが最終的に交差部で 電気的接触を維持していると解釈できよう.この意味では 79%と途中の70%の差,9%は曲げている最中は交差が外れ て70%に低下するが折れているわけではなく,平らに戻す と交差が回復する可逆的な接触になっていると解釈でき るだろう.このようにして,屈曲によって非可逆的に折れ てしまう銀ナノワイヤー,常に導通している交差部,一時 的にはずれるが導電性が回復する可逆的な導通の3種類 に分類できる.測定した他の2領域では,屈曲により交差 が外れる割合が高く,はらつきが観測された.

表の上半分,ポリイミドシートの場合は,屈曲中も元に 戻した後も常に導通を維持している交差部が82%,97%, 98%とポリエステルシートの場合よりも優位に多い.

表2 銀ナノワイヤー配線を90°屈曲時の導電性変化

ポリイミドシート上

導電性 (相対 値)	屈曲前 [%]	90 屈曲 中[%]	平に 戻すと [%]	常に 導通 [%]	可逆的 に 導通 [%]	非可逆 的に 断裂 [%]						
領域 1	100	82	77	82	-5	23						
領域 2	100	97	99	97	2	1						
領域 3	100	98	99	98	1	1						
ポリエステルシート上												
領域1	100	70	79	70	9	21						
領域 2	100	36	72	36	36	28						
領域 3	100	29	37	29	8	63						



図5 3D加工機を改造した銀ナノワイヤー精密塗布装置



図6 銀ナノワイヤーを塗布して作った RFID 用 受信アンテナ

この結果は以下のように解釈できるだろう. つまり, 印 刷塗布用に開発されたポリエステルシートは, 銀ナノワイ ヤーが強く吸着するようデザインされている. 従って, 曲 げると却って銀ナノワイヤーが折れやすい. 他方, 疎水性 のポリイミドシートの場合には, 屈曲時に一時的にシート から銀ナノワイヤーがはがれ, 銀ナノワイヤーどうしの交 叉がはずれて導電性がやや低下するが, 銀ナノワイヤーは 折れていないので, 平らに戻すと交叉が復活して, 導電性 が回復する, 可逆的な導電性を示すのだろう. 機械分野で は塑性変形・弾性変形という概念はポピュラーだが, 脆弱 でなく「回復力をもつ電気材料」というのは電気分野では 新しい概念ではなかろうか. この試験に基づき, 吸着力が 弱めのプラスチックシートを基板に使うことにより, 電気 的な屈曲耐性が実現できると期待できる.

3.3 3D 加工機を使った精密印刷技術による銀ナノワ イヤー・シートアンテナの作製^{20,21)}

市販のシートアンテナの形を模して,正確な形状で銀ナ ノワイヤー分散液を塗布できるよう,3D 加工機の改造を 行った(図5).エンドミルを固定する部分に金属ノズル を固定し,シリンジポンプからテフロンチューブ経由で一 定流量で送り,プラスチックシート上にシートアンテナ形 状に銀ナノワイヤー分散液を塗布した.市販のマイクロ波 UHF 帯シートアンテナは,利用する周波数・希望する指向



図7 銀ナノワイヤーを塗布して作った RFID 用受信 アンテナの受信性能試験

特性によって様々な形状のものが設計・開発されている. 銅箔をアンテナ線路に使った市販アンテナと比較して,素 材としての銀ナノワイヤーの有利性を判断するためには, それらのアンテナ形状を正確に再現することが必須であ る.本研究で開発した 3D 加工機を改造した銀ナノワイヤ ー精密塗布装置は,正確なアンテナ形状を再現するのに役 立った.

図6が試作した銀ナノワイヤー・アンテナである.比較 のため、0.3 mm 厚のガラスエポキシ基板の表面銅箔(16 µm 厚)を PCB 基板加工機で切削加工した銅箔シートアン テナも試作して両者のアンテナ受信特性を周波数 920 MHz で比較した(図7A).厚さとしてはより薄く,金属量の少 ない銀ナノワイヤー・アンテナの方が振幅の大きな波形が 受信されており、金属量がより少なくても銀ナノワイヤ ー・アンテナの方が受信感度が高いことがわかる.これは 断面が長方形(幅1 mm 厚さ16 µm)のバルク銅配線よ りも、多数の銀ナノワイヤーを積層させた銀ナノワイヤ ー・ネットワークの方が比表面積が大きく、表皮効果に より配線の表面しか電流が流れない影響を銀ナノワイヤ ー・ネットワークは受けない利点を証明している.ちな みに 920 MHz の高周波では銀, 銅とも表面から約 2 µm (表皮, Skin Depth) までで電磁波の電界振幅は1/eとな る. Skin Depth は $1/\sqrt{\pi f \sigma \mu}$ で与えられ, f は高周波の 周波数, σ , μ はその周波数での金属の導電率と透磁率. 従って、厚さ16 µmのバルク銅配線では断面積のほとん どで電磁界が0となり、ごく表面の表層2 µm でのみ電流 が流れるのに対し、太さ約0.1 µm の銀ナノワイヤーでは 全断面積に有効に電流が流れることになる. つまり銀ナノ ワイヤーの比表面の大きさが、高周波 UHF 帯での高いアン テナ感度をもたらすことが証明された. 微細金属線の集合 体が本質的な利点となったと言える.

4. その後の展開

4.1 銀ナノワイヤー・シートアンテナを使ったワイヤ レス給電の実現可能性^{20,21)}

図7で利用したアンテナ形状は,元々ワイヤレス給電可 能なRFIDタグ^{10,13,14)}である.RFIDタグは商品に取付けて それがどの商品か区別するための標章である.商品情報を 記録した専用 IC が配置されており,RFID アンテナを介し て,読取り装置(リーダ)とUHF 帯電波を交信して情報交 換する仕組みとなっている.薄型軽量の標章とするため, 電池を内蔵せず代わりにワイヤレス給電を使ってリーダ から届く電波を電力として動作するパッシブ方式が広が っている.本研究では,この点を活用するため,ICを取り 外した RFID タグのアンテナを真似て,銀ナノワイヤー・ シートアンテナを制作した次第である(図6).

電気回路としての詳細を次に述べる^{10,13,14)}.本来は線対称なダイポールアンテナ(平衡回路,<u>Bal</u>anced circuit)であるが,これをグランドを持つ非平衡回路(<u>Un</u>balanced circuit)に変換するループ構造(バラン¹⁰⁾,Balun)を介して SMA コネクタに接続される.この接続点には元々2端子のベアチップ極小 RFID IC が並列接続されている.入力される電波信号をこの IC 内で平滑化して,IC 電源となる 直流電圧を作り出し,IC を動作させる.IC は変調された入力電波をデコードしてコマンドとして解釈し,要求されている情報を IC 内蔵のメモリから読み出した後,この情報を高周波変調信号としてアンテナから送り返す.我々はこの IC を取り外しランドに変更して SMA コネクタを取付け,作製したアンテナを広帯域 6 GHz のオシロスコープに接続して受信特性を評価した.これが図7である.

1m以上の距離でも商品情報をやり取りできる規格と して採用されているUHF帯920MHzの基本波が精度よく 受信できる(図7B)だけでなく,RFIDリーダからのワイ ヤレス給電開始に合わせて受信電波が立上がり(図7C), 充電完了後のRFIDコマンド(RFID番号の問合せコマンド など)で変調された電波も正しく受信できている(図7D) ことを示唆している.

4.2 Wi-Fi 2.4 GHz 帯での銀ナノワイヤー・アンテナ のワイヤレス受電テスト^{20,21)}

試作したこの銀ナノワイヤー・シートアンテナは、やや 受信感度が下がるもののスマートホンの Wi-Fi で使われ ている 2.4 GHz 帯電波も近距離であれば受信可能である ことが、2.4 GHz 帯 Active RFID リーダとの交信により 実証された(図8).しばらく一定振幅の電波が続いた(図 8(a),(b)の上半分)後,600 kHz で変調された 2.4 GHz 帯電波が受信された(図8(a),(b)の下半分).アンテナ 形状を工夫すれば、ワイヤレス給電と同時に、スマートホ ンとの交信によりデータをスマートホンに送り、スマート ホン上のアプリに表示させることも可能であることが示 唆される.今後皮膚貼付けセンサ回路への展開において、 センサ出力をスマートホン上に数値やグラフ表示してリ アルタイムに管理できることは大きな前進である.現在主



図8 2.4GHz RFID 送信機からの電波を(a)銀ナノワイ ヤー・シートアンテナ、および(b)銅箔アンテナ で受信した波形

流の腕時計型センサデバイスは皮膚への密着性が低く,特 に身体運動している最中に間断なくデータ計測するには 不向きであろう.健康増進のため身体運動を習慣とする人 が増えている中で,運動負荷を適正レベルに維持するため には,本研究で提案する密着性の高い皮膚貼付け型センサ デバイスにワイヤレス給電+データ通信機能を搭載して, データをリアルタイムにスマートホン上に表示可能にす ることは大きな進歩となるだろう.同時にセンサデバイス に電源電池が不要となり,デバイスの屈曲耐性が保証され, 一層の軽量化も実現する.

4.3 皮膚貼付けセンサ回路への応用に向けて

銀ナノワイヤー・シートアンテナを使ったワイヤレス給 電が実現すれば,現在主流の腕時計型ウェアラブルデバイ スと異なり,(1)電源電池を廃し,軽量かつ柔軟なシー ト型センサデバイスが実現し,(2)皮膚密着型の高感度 な生体計測が連続的かつリアルタイムに可能となる.また Wi-Fi 周波数 2.4 GHz でのワイヤレス給電が成功すれば, センサデバイスへの給電だけでなく,センサデータをユー ザスマートホンへ転送してリアルタイムにグラフ表示す る機能⁴⁾なども実装可能となろう.UFF帯での高い送受信 感度を維持するためには波長で決まるシートアンテナの サイズは 5~10 cm 程度とならざるを得ず,一般に開発さ れているセンサ回路はこれより小さく,シートアンテナと 一緒に搭載してウェアラブルデバイス^{5,6)}とすることに大 きな問題はないだろう.

通常の銅箔を切削加工(あるいはエッチング処理)して 配線パターンを作製する手法では1枚のシートアンテナ を削り出すにも、30分以上の時間を要する.本研究で開 発したカスタム・マテリアルプリンターを使って銀ナノワ イヤー分散コロイド液をプラスチックシート上に印刷塗 布してアンテナを形成する手法は現状でも5分程度で終 わる.インクジェットプリンタの技術を採り入れれば30 秒に短縮することは可能であろう. 不要な銅箔を削り取る(あるいは溶かし去る)のではな く,必要量の銀ナノワイヤーだけを使用して配線パターン を形成することは、資源の有効利用という観点からもエコ ロジカルで意義がある.さらに配線パターンは隙間を残し た銀ナノワイヤーの重なり(ネットワーク構造^{15,16)},図1) から構成されているので、ぎっしり金属で埋め尽くされて いる通常の配線パターンと比べてさらに金属の使用量が 少なくなっている.表皮効果により配線表面しか電流が流 れない高周波用配線としては、このような銀ナノワイヤ ー・ネットワーク構造が有利である.

また,銀ナノワイヤー・ネットワーク構造では交差点で 銀ナノワイヤーが相互に交差角度が変わりうる「柔軟性」 が期待される.その結果,銀ナノワイヤー・ネットワーク 構造は「曲げ」に対して原理的に柔軟となり¹⁷⁾,バルクの 板状構造である通常銅箔よりも「曲げられる」回路実現に 適していると考えられる.

今後、本研究で開発した光溶接技術を活用して、高く、 安定した導電性を示す銀ナノワイヤー堆積配線をマイク ロ波通信に活用して行きたい.5Gから6Gへと、ワイヤレ ス無線技術への期待は高まっており、小電力デバイス用途 でも小型シートアンテナを印刷技術で製造することは価 値があろう.

5. 結び

本研究で導入したラボ用マイクロ波オーブンは大きな 効果があり, 作製された銀ナノワイヤーは, 従来法と比較 して太さ・長さともそろい,スマートフォンの Wi-Fi で使 用される 2.4 GHz マイクロ波周波数まで高い導電性を示 した.マイクロ波周波数での長距離ワイヤレス給電応用を めざして、3D加工機を使って塗布・制作した銀ナノワイ ヤー・シートアンテナは市販品の銅箔受電アンテナよりも 高い受信性能を示し,銀ナノワイヤー・シートアンテナが ワイヤレス給電素子としての実用性をもつことが実証さ れた.マイクロ波周波数での高い導電性には、(1)比較 的低濃度の銀ナノワイヤー分散液を高速塗布することに より凝集体の生成を抑制すること,(2)塗布後,本研究 で開発した「局所光溶接」により、ミクロな銀ナノワイヤ ー交叉点でのみエバネッセント場増強される,光電界によ る熱的な「溶接」が交叉点での接触電気抵抗を大幅に下げ ること,の両者が有効であることが証明された.これら2 つの機械加工的な着想をナノテクノロジーに導入したこ とが、本研究に成果をもたらしたといえよう.

皮膚貼付け型センサ回路への応用としては,高周波表皮 効果の影響を受けない大表面比の銀ナノワイヤーを積層 した銀ナノワイヤー・ネットワーク構造をアンテナ線路に 使用した点が画期的である.この工夫がワイヤレス給電に つながり,現在主流の腕時計型デバイスと異なり,(1) 電源電池を廃して軽量かつ柔軟なシート型センサデバイ スが実現,(2)皮膚密着型の高感度な生体計測が連続か つリアルタイムに可能となる.周波数2.4 GHz でのワイ ヤレス受電にも成功したので,センサデータをユーザスマ ートホンへ転送してリアルタイムにグラフ表示する機能 ⁴⁾なども実装可能となろう.

謝 辞

本研究は、公益財団法人天田財団からの 2019 年度一般 研究助成により実施した研究に基づいていることを付記 するとともに、同財団に感謝いたします.

参考文献

- Z Q. Li (Ed.), "Anisotropic Nanomaterials: Preparation, Properties, and Applications", Springer, Heidelberg (2015).
- A. Zhang, G. Zheng and C. M. Lieber (Eds.), "Nanowires: Building Blocks for Nanoscience and Nanotechnology", Springer, Switzerland, (2016).
- E. C. Garnett, W. Cail, J. J. Cha, F. Mahmood, S. T. Connor, M. G. Christoforo, Y. Cui, M. D. McGehee and M. L. Brongersma, "Self-limited plasmonic welding of silver nanowire junctions", Nat. Mat., 241-249 (2012), 11.
- I. F. Akyildiz and M. C. Vuran, "Wireless Sensor Networks", Wiley, (2010).
- 5) C. Harito, L. Utari, B. R. Putra, B. Yuliarto, S. Purwanto, S. Z. J. Zaidi, D. V. Bavykin, F. Marken, and F. C. Walsh, "Review—The Development of Wearable Polymer-Based Sensors: Perspectives", J. Electrochem. Soc., 1-14 (2020), 037566, 167.
- M. Chung, G. Fortunato and N. Radacsi, "Wearable Flexible Sweat Sensors for Health Care Monitoring: a Review", J. R. Soc. Interface, 1-15 (2019), 20190217, 16.
- 高橋 俊輔, "ワイヤレス給電技術者育成のための基礎知識", イルカカレッジ, (2012).
- 松木 英敏、高橋 俊輔, "ワイヤレス給電技術がわか る本",オーム社,(2011).
- 9) 篠原真毅,小柴公也,"ワイヤレス給電技術 -電磁誘 導・共鳴送電からマイクロ波送電まで-"科学情報出 版,(2013).
- J.P. Curty, M. Declercq, C. Dehollain and N. Joehl, "Design and Optimization of Passive UHF RFID Systems", Springer, (2007).
- 柳田 祥三,松村 竹子, "化学を変えるマイクロ波熱 触媒",ケイ・ディー・ネオブック,化学同人(2004).
- 12) 財産法人産業創造研究所マイクロ波応用技術研究会 編, "初歩から学ぶマイクロ波応用技術", 工業調査 会(2004).
- 13) K. Finkenzeller, "RFID Handbook: Fundamentals and Applications in Contactless Smart Cards,

Radio Frequency Identification and Near-Field Communication", Wiley, (2010).

- 14) D.M. Dobkin, "The RF in RFID: UHF RFID in Practice", Newness, (2012).
- N. P. Dasgupta, J. Sun, C. Liu, S. Brittman, S. C. Andrews, J. Lim, H. Gao, R. Yan, and P. Yang, "Semiconductor Nanowires Synthesis, Characterization, and Applications", Adv. Mater., 2137-2184 (2014), 26.
- 16) S. Ye, A. R. Rathmell, Z. Chen, I. E. Stewart and B. J. Wiley, "Metal Nanowire Networks: The Next Generation of Transparent Conductors", Adv. Matez zr., 6670-6687 (2014), 26.
- 17) A. Tomioka, A. Masuda, S. Fushii, Y. Matsuba and Y. Haru, "Role of polyvinylpyrrolidone bound on silver nanowire surface: Balancing among electrical conductance, sulfuration resistance,

and flexibility", Phys. Status Solidi B, 1-5 (2017), 1600717, 254.

- Y. Sun, B. Mayers, T. Herricks and Y. Xia, "Polyol Synthesis of Uniform Silver Nanowires: A Plausible Growth Mechanism and the Supporting Evidence," Nano Lett., 955-960, (2003), 3.
- S. Coskun, B. Aksoy and Husnu E. Unalan, "Polyol Synthesis of Silver Nanowires: An Extensive Parametric Study", Cryst. Growth Des., 4963-4969 (2011), 11, No. 11.
- 20) K. V. S. Rao, P. V. Nikitin and S. F. Lam, "Antenna Design for UHF RFID Tags: A Review and a Practical Application", IEEE Trans. Antennas Propagation, 3870-3876 (2005), 53, No. 12.
- 21) N.C. Karmakar, "Handbook of Smart Antennas for RFID Systems", Wiley, (2010).