科学研究費助成事業

-

研究成果報告書



研究成果の概要(和文):本研究では、放射光エッチング製作プロセスに基づき、サブミリ波領域(300 GHz~) へ直接応用できるテフロン導波管集積回路技術の確立を目的に、機能回路への発展と集積化(複数回路の一体化) を試みた。

2つのE面方形空胴方向性結合器が接続された構造、E面電力分配器とホーンアンテナ2個の一体構造、十字型カ プラと横断回路を組み合わせた4×4バトラーマトリクスを周波数180 GHzで試作・評価した。測定によりこれら 回路特性を確認することができ、短ミリ波帯E面およびH面導波管機能回路の集積化が可能であることを明らかに した。

研究成果の概要(英文): In this study, development of the functional PTFE-waveguide circuits and its integration was attempted based on the fabrication technology using synchrotron radiation, for the purpose of establishing the fabrication technology which could apply directly to submillimeter-wave region (300 GHz >).

A structure consisting of two E-plane cavity-type couplers, an integrated structure of an E-plane power divider and two horn antennas, and a 4x4 Butler matrix circuit based on combinations of cruciform couplers and intersection circuits were fabricated and evaluated at 180 GHz. The characteristics of these circuits were confirmed by the measurements. It was made clear that the integration of functional E-plane and H-plane waveguide circuits for short millimeter-wave frequencies could be realized.

研究分野:マイクロ波ミリ波工学

キーワード: ミリ波 導波管 放射光 放射光エッチング 微細加工 スパッタ蒸着 集積回路 バトラーマトリク

1. 研究開始当初の背景

(1) 種々の微細加工技術を活用して機械部 品や光スイッチの様なマイクロデバイスを 実現しようとする研究が盛んである。主な微 細加工技術としては、レーザ加工、リソグラ フィ、LIGA などが知られている。特にリソグ ラフィは、紫外線の他に X線を光源として用 いるものもあり、加工精度はマスクとレジス トの性能に依存する。LIGA は、X線リソグラ フィ、電鋳、鋳型法を組み合わせた方法で、 マイクロパーツ等の製作に応用されている。

マイクロ波・ミリ波分野に微細加工技術を 応用した例としては、リソグラフィによる W 帯(75-110 GHz)のH面導波管ホーンアンテナ 試作(J.W. Digby ら)、LIGA プロセスを応用 したコプレーナ線路とフィルタの試作 (Forman)、光硬化樹脂と銅メッキを用いた W 帯中空導波管の試作(広川ら)などが報告さ れている。また、Digbyの試作したW帯導波 管ホーンアンテナは、内部を中空にするため、 一旦レジストで作製したベース形状に金属 を付着させ、その後不要なレジストを取り除 くためプロセスが煩雑になる。広川らのW帯 導波管はスロットアレーアンテナへ応用さ れているが、内壁への良好なめっき条件とし てのスロット幅が1.2 mmと広い。

(2) テフロン(PTFE)は、優れた電気的特性、 熱的特性、低摩擦性、耐化学特性などを持っ ており、マイクロ波の誘電体材料や導波路媒 体としても広く利用されている。このテフロ ンは、とりわけ数 10 µm の精度で数 100 µm の高さをもつ構造体の微細機械加工が非常 に困難な材料としても知られている。レーザ 加工などでは、高アスペクト比構造物を形成 するには加工レートが遅い。しかし、放射光 を照射すれば、厚さ 1 mm 以上のテフロンを 直接加工することが可能である。

私は、これまでに放射光直接エッチングを 利用してテフロンの加工を行い、テフロンで 形成された導波路パターンを作成し得るこ とに着想し、これを導波路の核(媒体)として 周囲に金属を蒸着させることで誘電体で満 たされた金属導波管の開発を行ってきた(若 手研究(B),18760258)。さらに、その機能回 路への発展、導波管回路の集積化(複数回路 の一体化)を行うべく、共振器直結型バンド パスフィルタや十字交差方向性結合器の試 作評価を実施してきた(若手研究(B), 21760263)。これにより、微細パターンを組 み合わせたフィルタや方向性結合器が実現 可能なことが証明されるなど、本製作プロセ



図1 G帯テフロン導波管

スで着実な成果が得られている。

加えて、本プロセスは、ミリ波帯のみなら ずサブミリ波帯の導波管コンポーネント製 作に有効であることを明確に示すため、短ミ リ波帯(G帯,140-220 GHz)で動作するテフロ ン導波管(図1)の試作と評価を行い、G帯で 十分動作するとの結果を纏めている(若手研 究(B), 24760282)。

2. 研究の目的

これまで、本プロセスにてG帯のテフロン導 波管基本回路(直線,ベンド等)の製作と評価 を行い、短ミリ波帯導波管として十分に動作 することを明らかにしたが、複数の実用機能 回路実現とそれらの集積化には至っていな い。そこで、短ミリ波帯(G帯)を中心とするテ フロン導波管機能回路(フィルタ,カプラ等) の製作と集積化を行い、本プロセスで200 GHz 程度の周波数で動作するチップサイズの集 積導波管回路構成技術を確立することを目 的とする。

3. 研究の方法

(1) 本研究では、中型放射光施設 NewSUBARU に設置されたビームライン"大面積 X 線露光 システム BL-2"を使用してテフロンの放射光 エッチングを行った。エッチングには、1.5 GeV 運転で発生する 2 keV ~ 12 keV のエネ ルギー帯域を利用する。

(2) テフロン導波管回路の製作プロセスは、 テフロンの放射光エッチング、および金のス パッタ蒸着と電解めっきから成る。

図2は、放射光エッチングの実施状況を示 している。まず、テフロンシートと回路パタ ーンを写したステンシルマスクを準備する。 本研究のマスクは、厚さ100 μmのSUS304 に レーザ加工したものを用いている(公差± 7.5 μm)。そして、ステンシルマスクをテフ ロンシート上に置き、露光ステージに固定す る。 ステージにはヒーターが内蔵されてお り、テフロンシートの背面から加熱を行う。 この温度はエッチングレートおよび加工精 度に関係する。テフロンシートが比較的薄く (約0.4 mm)寸法精度が要求される場合、低め の温度設定(約150℃)で加工精度を確保する。



図 2 放射光エッチング (a) 概念図 (b)露光チャンバー内部への設置例

その後、チャンバー内を真空に引きスキャン 露光を行えば、化学処理することなく回路パ ターンが得られる。

(3) エッチングで得られたテフロンパターンの全表面に Au をスパッタ蒸着することで、 金属薄膜で覆われた導波管構造を完成させる(図 3)。Ar プラズマへの暴露を数分間行い PTFE の表面を少し荒らした後に、スパッタ蒸 着法で Au の薄膜を形成する。アンカー効果 により Au 膜の接着力が増大する。本研究で は、スパッタ蒸着で約 500 nm の Au 膜を形成 する。スパッタ蒸着は、テフロンシートの両 面について行う。なお、Au 膜は、電磁界が漏 洩しないよう G 帯の表皮深さを考慮した厚さ でなければならない。そのため、電解めっき プロセスで Au 膜を約 5 µm まで堆積させる。 最後に不要な枠を除去すれば、テフロン導波 管回路が完成する。



(b) 図3 Au の蒸着,電解めっき(a) 概念図 (b) スパッタ後の例

4. 研究成果

(1) まず、放射光直接エッチングによりテ フロンの加工を行い、2個のG帯テフロン導 波管型E面方形空胴方向性結合器から成る構 造を試作し、集積構造の伝送特性を確認した。

 図4は、方形空胴(a×b×d)のE面内に2 重鏡像対称性を保つよう4本の導波管(w×d) を接続したE面方形空胴方向性結合器の構造 を示している。方形寸法や入出力導波管の接 続位置などをパラメータとするE面内の2次 元界分布で回路特性が決定される。

本研究では、テフロンで満たされた E 面導 波管寸法を 0.40 mm×0.80 mm (w×d)に選び、 TE₁₀モードが G 帯で伝搬するようにした。こ れを基に、中心周波数 180 GHz で 3dB 結合器 を設計した。結合器は4ポート回路であるが、 図 5 に示すように結合器 2 個を接続して再度



図4 E面方形空胴方向性結合器

合成された出力を評価した。図5の試作構造 には、標準導波管からテフロンE面導波管へ の変換構造も含まれており、集積化された導 波管回路構造である。

➡入: (含	力導波管 変換構造)	結合器1結合器2	出力導波管 (含変換構造)
図 5	結合器	2 個を接続した	試作構造

② 3.の製作プロセスに基づいて、テフロ ンシート(厚0.80 mm)上に図5の構造を試作 した。図6は、放射光エッチングにより得ら れたテフロンパターンである。導波路パター ンが直接切り出されていることが確認でき る。照射した X線量は1700 Asec であった。 これは、加工時間としては1.6時間程度であ る。テフロン試料は約200℃に保った。

その後、テフロン表面に Au の蒸着と電解 めっきを施すことで金属導波管構造を得た。 図7に試作した結合器を示す。



図6 結合器2個のテフロンパターン



図7 試作した E 面方形空胴方向性結合器

③ 周波数3逓倍器とデテクタを用いて構成 した測定環境を用いて、180 GHz 帯テフロン 導波管 E 面方形空胴方向性結合器の伝送特性 を測定した。逓倍器-検波器間の Thru 特性で 正規化した測定結果 S₂₁を図8 に赤色の実線 で示す。また、電磁界シミュレータ HFSS で 計算した同構造の S₂₁、S₁₁を一点鎖線、点線 で示す。HFSS と比較して、測定結果には176 GHz、183 GHz に落ち込みが見られるが、再度 合成された 3dB 結合器の出力をG 帯域内で確 認できる。



図8 伝送量測定結果および計算値(a = 1.77, b = 1.42, t = 0.27, 結合器1,2間 = 0.50, 入出力導 波管長(変換構造を除く) = 2.50 (in mm))

(2) 次に、G帯テフロン導波管 E 面 2 分配器 を一体化したホーンアンテナを試作・評価し た。180 GHz における E 面および H 面放射パ ターンを測定し、計算値と比較して大よそ一 致していることを確認した。

① 上記の結合器の場合と同様、導波管寸法を 0.40 mm×0.80 mm に選び、図9に示されるE 面2分配器を中心周波数180 GHz で設計した。 分配器の寸法 a_i 、 b_i は、3段チェビシェフ変 成器の寸法を初期値として最適化設計した。 分配器出力側には 0.20mm の隙間を空けて 2 本の曲げ導波管を接続し、開口幅1.40mmのE 面ホーンをE面内に2個配置した。また、分 配器入力側は、WR-5標準導波管との接続を考 慮するため、幅 Wm、長さ 1mの1/4 波長変換器 を設けている。



図9 E面2分配器とホーンアンテナの構造

② 3.の製作プロセスに基づいて、180 GHz 帯テフロン導波管 E 面分配器とアンテナの一 体構造を試作した.図 10 は、放射光エッチ ングにより得られたテフロンパターンであ る。照射した X 線量は 1700 Asec である。

その後、テフロン表面に Au の蒸着と電解 めっきを施すことで金属導波管構造が完成 する。図 11 に完成した E 面 2 分配器とホー ンアンテナの一体構造を示す。上記のスパッ タ蒸着では、テフロンの周囲全体に Au 膜が 形成される。本研究では、アンテナ開口部は、 後から手作業で Au 膜を切除することで実現 した。



図 10 分配器一体化アンテナのテフロンパターン



図 11 完成した E 面 2 分配器とホーンアンテナ の一体構造

③ 周波数3逓倍器とデテクタを用いて構成した測定環境を用いて、180 GHz帯テフロン 導波管アンテナの指向性特性を測定した。ここでは、3逓倍器の出力にコニカルホーンを 接続して送信アンテナとして用い、測定対象となるE面2分配器・E面ホーンアンテナを G 帯デテクタの前に接続して、受信電力の測 定を行った。本研究では、指向特性を測定す るため図 12 の写真に示されるように回転台 (RC サーボ)の上にデテクタを置き、デテクタ ごと受信アンテナの角度を変えられるよう にした。このとき、アンテナ間距離は 10cm、 高さは 5cm という配置とした。距離 10cm は、 180GHz において約 60 波長に相当する。



図 12 180GHz 帯(G帯)テフロン導波管アンテナの 測定系

まず、H 面放射パターンを測定した。測定 は、アンテナ正面方向を0°として-85°から +80°まで5°刻みで変化させて行った。この ときの放射パターンを図13(a)に示している. 赤の実線が測定値で青の一点鎖線は HFSS の 計算値である. -30°付近に落ち込みが見ら れるが、大よそ HFSS と一致していることが 確認できる。-30°付近の落ち込みは、アン テナ開口部の製作時に生じた Au 膜の剥離の 影響と思われる。

同様に、E 面放射パターンを測定した。こ のときの放射パターンを図 13(b)に示してい る。測定環境が良くないにも関わらず、メイ ンビームのパターンと 30°付近のヌル点の 現れる場所などが大よそ HFSS と一致してお り、2 個の E 面ホーンアンテナの指向特性を 再現できていることが確認できる。



図 13 放射パターン (a) H面放射パターン (b) E 面放射パターン ($a_1 = 0.46, a_2 = 0.65, a_3 = 0.21, b_1 = 0.55, b_2 = 0.71, b_3 = 0.92, a = 0.80, W_m = 0.60, 1_m = 1.10, W_0 = 0.65$ (in mm))

(3) 次に、G帯テフロン導波管4×4バトラ ーマトリクスを試作・評価した。バトラーマ トリクスは十字型3 dBカプラと交差回路を 組み合わせて構成し、ホーンアンテナを一体 化した構造で放射パターンを測定し、入力ポ ートに応じてビーム方向が変化することを 確認した。

① 一般的なバトラーマトリクスは、図 14 のような構成である。これは、4 つの 90° ハ イブリッド、2 つの 45°移相器、および 2 つ の交差回路で構成される。本研究では、十字 型カプラを 90°ハイブリッドとして用いた。 交差回路としては、H 面導波管横断回路を採 用した。

まず、180GHz でバトラーマトリクスを構成 するため、テフロン導波管十字型カプラと横 断回路の設計を行った。これらはH面導波管 型回路であるため、テフロン導波管の寸法を 0.90 mm × 0.40 mm と決定した。この導波管 寸法を基に、カプラと横断回路の形状を最適 化した。そして、これら回路素子を組み合わ せて 4×4 バトラーマトリクスを構成した。 各素子の接続は、180 GHz での波長 1.53 mm を基にして導波路長を概算し、HFSS 上で調整 した。このとき得られた 4×4 バトラーマト リクスの形状とポート#2 から入力した場合 の電界分布を図 15 に示している.





図 15 4×4 バトラーマトリクスの形状,および電 界分布(ポート#2 から入力)

② 3.の製作プロセスに基づいて、180 GHz 帯テフロン導波管 4×4 バトラーマトリクス を試作した.図 16 は、放射光エッチングに より得られたテフロンパターンである。照射 した X線量は 2560 Asec である。加工時間と しては約 2.5 時間である。なお、テフロンシ ートが 0.4 mm と薄いため、試料を低めの温 度(約 150℃)に保って露光した。

その後、テフロン表面に Au の蒸着と電解 めっきを施すことで金属導波管構造が完成 する。図 17 に完成したバトラーマトリクス





を示す。本導波管バトラーマトリクスはテフ ロンベースで薄く小さく十分な機械強度が ない。本研究では、回路形状を保持する目的 で PMMA 容器内に固定させた。



図17 完成したバトラーマトリクス

③ 周波数3逓倍器とデテクタを用いて構成 した測定環境を用いて、180 GHz 帯テフロン 導波管 4×4 バトラーマトリクスの指向性特 性を測定した。バトラーマトリクスの指向性特 2 つ行い、それぞれについて 180 GHz で測定 したH面放射パターンを図18(a)、(b)に示す。 試作バトラーマトリクスの妥当性は、ポート #1 およびポート#2 から入力された場合の結 果を比較することで確認した。赤の実線が測 定した放射パターンであるが、主ビームの方 向が信号入力場所に応じて変化しているこ とが確認できる。それらは、HFSS を使ってシ ミュレーションした結果と一致しているこ とが分かる。



図 18 4×4バトラーマトリクスのH面放射パター ン (a)入力ポート#1、(b)入力ポート#2

(4) 本研究課題の特色は、露光によるレジ ストや PMMA シートの変質、エッチング溶液 による不要分の除去という一般的な微細加 エプロセスを用いずに、高分子材料 PTFE(テ フロン)を放射光で直接加工するプロセスと なるところにある。即ち、マイクロ波・ミリ 波の導波路材料のひとつとして広く用いら れているテフロンで、微細導波管構造および 各種回路素子を直接実現するところに本研 究の独自性がある。

本研究課題により、短ミリ波帯 E 面および H 面導波管機能回路の集積化が可能であると いうところまで明らかにできたと考え、これ により所期の目的がほぼ達成できたと考え る。

しかしながら課題遂行の過程において、本 テフロン導波管集積回路に課される制限と して、次の問題点も明らかになってきた。1) 長い単独導波路部分の位置精度保持、2)側面 金属面積の増加による損失増大の懸念、3)集 積化されたテフロン導波管回路の入出力イ ンターフェースや異種ガイドとの相互接続 の制限である。これらが今後の新たな課題に なると考えている。

5. 主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計 3件)

- <u>岸原充佳</u>,山口明啓,<u>内海裕一</u>,太田 勲、放射光エッチングによる集積化され た短ミリ波帯 PTFE 充填導波管バトラー マトリクスの試作 -+字型カプラと横 断回路による構成-、電子情報通信学会 技術報告、vol. 116、no. 486、MW2016-188、 pp. 1-6、2017、査読無、ISSN: 0913-5685
- <u>岸原 充佳</u>、山口 明啓、<u>内海 裕一</u>、 太田 勲、PTFE 充填導波管による 180GHz 帯 E 面 2 分配器とホーンアンテナの試作 評価、電子情報通信学会技術報告、vol. 116、no. 142、AP2016-47、pp. 61-66、 2016、査読無、ISSN: 2432-6380
- ③ <u>岸原 充佳</u>、村上 元規、山口 明啓、 <u>内海 裕一</u>、太田 勲、放射光エッチン グによる短ミリ波帯テフロン導波管バン ドパスフィルタの試作、電子情報通信学 会論文誌(C)、vol. J99-C、no. 7、pp. 361-364、2016、査読有、ISSN: 1881-0217

〔学会発表〕(計 6件)

- M. Kishihara, A. Yamaguchi, Y. Utsumi, I. Ohta, Fabrication of Waveguide Butler Matrix for Short Millimeter-Wave Using X-Ray Lithography, 2017 IEEE MTT-S International Microwave Symposium, TUIF2-7, June 6, 2017, Honolulu
- <u>岸原 充佳</u>、村上 元規、山口 明啓、 <u>内海 裕一</u>、太田 勲、テフロン導波管 による 180GHz 帯 E 面 2 分配器とホーンア ンテナの試作、2016年電子情報通信 学会総合大会、B-1-138、p. 138、March 18、 2016、九州大学
- ③ <u>岸原 充佳</u>、太田 勲、十字形カプラと 横断回路によるバトラーマトリクス、平 成27年電気・情報関連学会中国支部連 合大会、p. 385、0ct. 17、2015、山口大 学
- ④ <u>M. Kishihara</u>, M. Murakami, A. Yamaguchi, <u>Y. Utsumi</u>, I. Ohta, Trial

Fabrication of PTFE-Based E-PlaneWaveguideCouplerforMillimeter-Waveby SR Etching2015IEEEInternationalSymposiumonRadio-FrequencyIntegrationTechnology(RFIT2015)pp.Aug.272015Tohoku

- ⑤ <u>岸原 充佳</u>、佐々木 亮、山本 敏寛、 山口 明啓、<u>内海 裕一</u>、太田勲、放射 光エッチングによるテフロン導波管型 E 面方形空胴方向性結合器の試作、2015 年 電子情報通信学会総合大会、C-2-65、p. 85、March 12、2015、立命館大学
- (6) <u>M. Kishihara</u>, R. Sasaki, T. Yamamoto, A. Yamaguchi, <u>Y. Utsumi</u>, I. Ohta, Fabrication of 180 GHz PTFE-Filled Waveguide and Its Bandpass Filters by SR Direct Etching, 2014 Asia-Pacific Microwave Conference, Nov. 5, pp. 49-51, 2014, Sendai
- 6. 研究組織
- (1)研究代表者
- 岸原 充佳(KISHIHARA、Mitsuyoshi) 岡山県立大学・情報工学部・准教授 研究者番号:50336905

(2)連携研究者

内海裕一(UTSUMI、 Yuichi)
 兵庫県立大学・高度産業科学技術研究所・
 教授
 研究者番号:80326298