

VOL. J97-C NO. 5 MAY 2014

本PDFの扱いは、電子情報通信学会著作権規定に従うこと。 なお、本PDFは研究教育目的(非営利)に限り、著者が第三者に直接配布すること ができる。著者以外からの配布は禁じられている。



一般社团法人 電子情報通信学会

THE ELECTRONICS SOCIETY THE INSTITUTE OF ELECTRONICS, INFORMATION AND COMMUNICATION ENGINEERS .論 文.

マイクロ波エネルギーを利用した生体組織凝固デバイスの開発

井之上瑞紀^{†a)} 齊藤 一幸^{††} 高橋 応明^{††} 伊藤 公一^{††}

Development of Coagulation Device for Biological Tissue using Microwave Energy Mizuki INOUE^{†a)}, Kazuyuki SAITO^{††}, Masaharu TAKAHASHI^{††}, and Koichi ITO^{††}

あらまし 近年の手術に広く用いられている止血方法の一つに、組織凝固デバイスを用いた手法がある.現在 臨床で多く用いられている組織凝固デバイスには、MF帯から HF帯の比較的低い周波数帯の電流を用いた電気 メスと、超音波を用いた超音波凝固切開装置がある.これらのデバイスは迅速かつ簡便に止血を行うことができ るといった利点があるものの、幾つかの問題点も抱えている.そこで筆者らは、2.45 GHz のマイクロ波を用い た新しい組織凝固デバイスの開発を行った.本論文では、提案するマイクロ波アンテナが組織凝固デバイスとし て有用であることを示すため、FDTD 法を用いた数値解析による加温特性の評価を行った.更に、実際の使用状 況に近い条件下での検討を行うため、ブタを用いた動物実験を行い、提案アンテナが組織凝固及び止血に有効で あるかを検討した.その結果、提案するマイクロ波アンテナは組織凝固デバイスとしての機能を十分に果たすこ とを確認した.

キーワード マイクロ波,組織凝固,止血,FDTD法

1. まえがき

近年,主に通信放送分野で用いられている電磁波を 医療の分野に利用する研究が盛んに行われており,様々 な応用例が報告されている[1],[2].その一つが,マイ クロ波が生体に与える熱的作用を利用した各種の治療 である。例として,マイクロ波を利用したハイパサー ミア[3],[4],主に肝臓がんの治療に用いられるマイ クロ波凝固療法(Microwave Coagulation Therapy: MCT)[5],[6],心室不整脈治療である心臓カテーテル アブレーション[7],前立腺肥大症に対する熱的治療な どが挙げられ,臨床でも広く使用されている.

筆者らは、生体組織を凝固し、止血を行うのに最適 なマイクロ波アンテナの開発を行っている.生体組織 は、通常 60°C 以上になるとタンパク質変性を起こし 凝固する.この性質を利用することで、マイクロ波を 照射した生体組織のみを選択的に加熱し、凝固させる

ことができる.

ところで,手術中の大量出血は手術の進行を妨げる だけでなく、様々な臓器に機能不全をもたらす可能性 がある.このとき、適切な止血が行われなければ、最 終的に患者の生命にかかわる事態に発展するため、止 血は非常に重要な措置である。特に近年盛んに行われ はじめた腹腔鏡下手術においては、少量の出血であっ ても腹腔鏡の視野が妨げられ, 最悪の場合には手術 を続行できなくなる.これまで止血には、出血部分に ガーゼをあて,数分間にわたり圧迫し続けることで止 血する圧迫止血や,糸で出血部分を縫合し止血する縫 合止血などの手法が用いられてきた.これらの方法に 加え、近年急速に普及した止血方法が、出血部分の組 織を加熱凝固する手法[8]である.現在,止血のため の凝固装置として広く用いられているのは, medium frequency (MF) 帯から high frequency (HF) 帯の電 流を利用した電気メスと,超音波を利用した超音波凝 固切開装置である.これらのデバイスを用いることで、 簡便かつ短時間で止血を行うことができる. そのため, 現在の手術には欠かせない器具となっているものの. 幾つか問題点もある. 電気メスは、電極が対になって いなければならないため、モノポーラ型では体外に対 極板が必要である.対極板は体に確実に貼らないと,

 [†] 千葉大学大学院工学研究科, 千葉市 Graduate School of Engineering, Chiba University, 1-33 Yayoi-cho, Inage-ku, Chiba-shi, 263-8522 Japan
 ^{††} 千葉大学フロンティア医工学センター, 千葉市

Center for Frontier Medical Engineering, Chiba University, 1–33 Yayoi-cho, Inage-ku, Chiba-shi, 263–8522 Japan

a) E-mail: m.inoue1231@chiba-u.jp

まばらになった接地部分に高電圧がかかるため、電流 回収時に熱傷を起こす場合がある.また、体内に流し た電流が想定外の部分に流れてしまった場合に,電気 ショックや不随意運動を引き起こすことがある.更に、 電気メスは大きな電流により組織を焼くため、加熱時 に煙が出る.そのため、特に腹腔鏡下手術などカメラ を通した手術の場合には、視野の妨げとなる. 超音波 凝固切開装置を用いた際も,加熱部分が水分を多く含 む組織である場合や. 患部付近に血液・洗浄液がある 場合では、しぶきが上がり視野の妨げとなる.また、 既存のデバイスは水中での使用は想定されていないた め,近年研究されている腹腔鏡下手術時に,体腔内に 生理食塩水を注入する水中手術 [9] と呼ばれる手術で 使用した際の有用性や安全性が保障されていない.し たがって、上記の問題点を克服する利便性と安全性を 兼ね備えた組織凝固デバイスが必要となる.

そこで我々は、マイクロ波エネルギーを用いた組織 凝固デバイスを提案する.提案するデバイスは、開腹 手術だけでなく、腹腔鏡下手術、水中手術などの様々 な手術での使用が期待できる.また、マイクロ波を使 用した加熱では煙やしぶきが出ないため、既存のデバ イスの問題点である視野を妨げる危険性がない.更に 誘電加熱という現象を利用しているマイクロ波加熱で は、電極を対にする必要性がなく、前述のような熱傷 や感電の危険性がないといった利点がある.

提案するマイクロ波デバイスの使用例としては,肝臓など血管の多い臓器の表面をあらかじめ凝固してお くことで切開時の出血を防ぐこと(図1)や,出血部 分を凝固し止血すること(図2)などが挙げられる.

本論文では,提案するマイクロ波アンテナの生体組 織凝固デバイスとしての有用性,特に止血に用いた場 合に有効であるかを示すために,提案アンテナの数値 解析と,試作アンテナを用いた動物実験を行った.な お,様々な手術での使用を考慮し,もっとも条件が厳し いと考えられる水中手術を想定した検討を行った.数 値解析では,水中手術を模擬した筋肉と生理食塩水か らなる解析モデルを用い,有限差分時間領域(Finite Difference Time Domain:FDTD)法[10],[11]によ り解析領域内の電磁界解析を行い,SARを算出した. 更に,求めた SAR を用いてアンテナ接触面と筋肉内 部の温度分布を算出し,アンテナの加温特性を評価し た[12].更に,生物学的に人体に比較的近いとされて いるブタを用いた動物実験により,実際の使用状況に 極めて近い条件下で提案デバイスを使用した際の有用



Fig. 2 Hemostasis.

性について検討した.なお動物実験においても,水中 手術を模擬するため,ブタの腹腔内を生理食塩水で満 たした状態で実験を行った.

本論文の構成を述べる.2.では,提案するマイクロ 波アンテナの構造及び解析モデルと加温特性の評価指 標である温度分布を示す.また,筋肉と生理食塩水か ら構成された解析領域において温度解析を行い,アン テナの加温特性を示す.3.では,試作アンテナを用い た動物実験について述べる.4.では,数値解析及び動 物実験の結果から,提案アンテナの有用性を述べ,ま とめとする.

2. 数值解析

2.1 アンテナモデル

本研究で提案するデバイスは,腹腔鏡下手術にも使 用できるよう,鉗子用の開口部から挿入可能な寸法と する.鉗子を挿入する腹部開口部は,トロッカーと呼 ばれる器具で固定されおり,トロッカーを通して鉗子 を体腔内まで挿入する.トロッカーには様々な直径の ものがあり,本検討では,3.で行う動物実験に用い る直径 12 mm のトロッカーの使用を想定し,デバイ スの直径を 11 mm とした.提案デバイスは,トロッ カーを通して体腔内に挿入し,アンテナ放射素子のあ る先端部分を生体組織に押し当てることで接触面を凝 固する.本デバイスのアンテナ放射素子はデバイス先 端に設置してあるため,トロッカーからの影響はない



Fig. 3 Antenna model.

と考えられる.アンテナには、同軸ケーブルから給電 を行う、図3に示すアンテナ放射素子の数値解析モデ ルは、外径 10 mm、内径 8 mm、厚さ 0.5 mm の完 全導体とした.アンテナ素子は全面がフッ素樹脂(比 誘電率 2.1) に接触する.ここで、アンテナ放射素子 をフッ素樹脂製ケースで覆うのは、アンテナ部分が生 体組織に直接触れるのを防ぐためである. 使用周波数 2.45 GHz [13] における1波長は、約86.6 mm であ る.しかしながら、経路長を1波長とする場合には、ア ンテナの小型化が困難であるため,本検討では半波長 ループアンテナを採用した.アンテナ素子のループ部 分の外周(内導体接続部分からループを描き,外導体 へ接続している部分まで)を経路長とし、経路長は本 検討における条件下での半波長程度となる,41.4 mm とした.フッ素樹脂製のケースは直径 11 mm. 厚さ 0.5 mmの円柱状とした.

2.2 計算モデル

図 4 に FDTD 法による電磁界解析モデルを示す. 解析領域全体は 50 mm × 50 mm × 100 mm の直方 体である.水中手術での使用を模擬するために,解析 領域の上部 30 mm を筋肉モデル,下部 70 mm を生 理食塩水モデルとした.解析領域内は不均一セルで構 成し,アンテナ及び同軸ケーブル付近における最小セ ルサイズを $\Delta x = \Delta y = \Delta z = 0.1$ mm,それから離 れるに従い徐々にセルサイズを大きくしていき,最大 セルサイズは $\Delta x = \Delta y = 1.5$ mm, $\Delta z = 1.0$ mm とした.アンテナはフッ素樹脂製のケースを介して筋 肉モデルに接するよう配置した.解析に使用した各部



Fig. 4 FDTD calculation model.

表 1 各部の電気定数@2.45 GHz Table 1 Electrical constants @2.45 GHz.

	比誘電率	導電率 [S/m]
筋肉[14]	47	2.2
生理食塩水[15]	71	2.8
フッ素樹脂[16]	2.1	0.0

の電気定数を表1に示す.

2.3 温度分布解析

設計したデバイスを生体組織に使用した際に,加熱 凝固できる可能性があるかを検討するために,温度分 布解析を行う.前述のとおり,生体組織は 60°C に加 熱されるとタンパク質変性により凝固する.この際, 温度上昇にともない組織の物性定数も変化することが 考えられる.しかしながら,本論文では温度分布の正 確な算出ではなく,組織凝固の可能性を検討すること を目的とし,組織の物性定数変化は考慮しない.

図5に、本研究で用いた温度分布計算の手順を示 す.まずFDTD法を用いた電磁界解析によりSAR (Specific Absorption Rate)を算出する.次に,算出 したSARを生体内での発熱源と位置づけ,式(1)の 生体熱輸送方程式に代入し、それを数値的に解くこと により生体内温度分布を求める.

$$\rho C \frac{\partial T}{\partial t} = \kappa \nabla^2 T - \rho \rho_b C_b F (T - T_b) + \rho \times \text{SAR}$$
(1)

ここで,右辺第一項は生体内における熱の拡散,第二 項は血流による熱の消失,第三項は生体内での発熱量 を表している.式(1)に用いられている主なパラメー タは表2のとおりである.本検討では,生体組織の温 度上昇の算出のみを目的としているため,生理食塩水 中の温度解析は行っていない.そのかわりに,z=0



Fig. 5 Calculation procedure.

表 2 生体熱輸送方程式における各パラメータ [17] Table 2 Parameters of bioheat transport equation.

比熱C[J/kg•K]	3,500
熱伝導率κ [W/m•K]	0.6
密度ρ [kg/m³]	1,020
血液流量率F[m ³ /kg•s]	8.3×10 ⁻⁶
血液の密度 ρ_b [kg/m ³]	1,060
血液の比熱C _b [J/kg·K]	3,960
血液温度T _b [°C]	37.0

の面を 37°C に設定することにより,体腔内の生理食 塩水を循環させ温度を 37°C 一定に保っている実際の 手術状況を模擬している.これにより,z > 0の生理 食塩水での冷却作用が模擬され,実際の使用状況に近 い解析を行うことができる [12].また,温度解析のセ ルサイズは,FDTD 法で用いたものと同様のものを 使用した.

以上の条件下で解析を行った結果を図 6 (a) に示す. 観測面は図 4 に示したとおりである.上段は筋肉と生 理食塩水の境界の横断面 (z = 0 or x-y 面),下段は アンテナの中心を通る縦断面 (y = 0 or x-z 面)であ る.上段の図中の点線で囲った範囲が,デバイスが接 触している部分である.デバイス周辺の組織が凝固に 必要な 60°C に達していることがわかる.x-y 面では, 直径 20 mm 程度の円形に,z 方向には最大 5 mm 程 度の深さで 60°C 以上の領域が確認できる.

次に,アンテナ先端部分と生体組織の間隙が組織凝



固に与える影響を明らかにするため、デバイスと生体 組織に間隙を設けた際の温度分布を算出した.間隙の 幅は、1 mm、3 mm とした.その他の条件,観測面は 上記に示したものと同様とした.結果を図 6 (b), (c) に示す.間隙が 1 mm の場合では,生体組織に密着さ せてデバイスを使用した場合に比べ,わずかに温度が 下がるものの,加熱範囲などはおおむね同様の結果を 得た.間隙が 3 mm 場合では,加熱範囲全体が 50°C 程度までしか加熱されておらず,十分な加熱が困難で ある.

以上の結果から,生体組織とデバイス先端が密着していない場合であっても,1mm程度の間隙であれば, 生体組織が凝固に必要な温度まで加熱されることが示 唆された.

3. 動物実験

3.1 試作アンテナ

図7に、本実験に用いた試作アンテナを示す.計算 に使用したモデルと同様に、厚さ0.5 mmの銅板でア ンテナを作製し、給電のためのセミリジッド同軸ケー ブルを接続した.外導体への漏洩電流を抑えるために、 同軸ケーブルにはバズーカ型のバランを取り付けた. 導体部分と生体組織の接触を防ぐために、アンテナに フッ素樹脂製のケースを装着した.ケースは、外径が 11 mmの円柱型で、アンテナ周辺部分は直径 10 mm, 長さ60 mmの円柱状にくり抜かれている.なお、ア ンテナ周辺(先端面及び側面)の厚みは0.5 mmであ る.このデバイスに用いたアンテナの反射係数は、使 用周波数 2.45 GHz において約-15 dB であった.

3.2 実験及び結果

図 8 に実験系を示す. 試作アンテナは同軸ケーブ ルを介し,マイクロ波発生器に接続されている.本実 験は水中手術を模擬したものであり,実験動物の体腔 内は 37°C の生理食塩水で満たされている.また,実 験は腹腔鏡下で行われた.実験に用いた動物は,SPF (Specific Pathogen Free)ブタといわれる無菌豚であ



図 7 試作アンテナ Fig.7 Fabricated antenna.

る. 鉗子用の孔から試作したデバイスを挿入し, 肝臓 表面の凝固を行った. また,一部に傷をつけ出血させ, 傷口にデバイスを使用することで止血を行った. この とき,マイクロ波の照射時間は10秒とした. アンテ ナからの照射電力は,実験時に測定することができな かったため,事前に行った予備実験より推定した.予 備実験は,生理食塩水中の食肉を試作デバイスにより 凝固するというものである. この実験で測定したアン テナへの入力電力は,約70Wであった. このことか ら,動物実験時においてもこれと同等の入力電力が得 られたと考える.実験に用いたアンテナの反射係数は, -15 dB程度であるため,アンテナに入力された70W のうち,9割程度は加熱に使われたと考えられる.

図9(a)に実際に肝臓にデバイスを使用している様 子,図9(b)に加熱凝固後の肝臓の様子を示す.図9(b) 中の凝固範囲を,丸枠で囲って示している.デバイス を当てていた部分が周辺に比べ,白くなっていること がわかる.これは肝臓組織が熱により変性したことを 示している.つまり,デバイス先端のアンテナからマ イクロ波を照射することにより,デバイスが接触して いた部分では,肝臓の加熱凝固が可能である.また, 10秒程度の加熱時間で得られた加熱範囲のサイズは, 2.で行った数値解析シミュレーションと同程度であっ た.更に,出血部分に使用した場合では,加熱凝固に より傷口を塞ぎ,止血が行えることを確認した.以上 のことから,臓器の周辺が 37°C の生理食塩水であっ



Fig. 8 Experimental system.







(b) Coagulated liver図 9 実験結果Fig. 9 Experimental results.

ても,組織の凝固及び止血が可能であることを確認 した.

なお,本実験は千葉大学動物実験実施規程に基づき, 本学の動物実験委員会に承認され実施されたもので ある.

4. む す び

本論文では、生体組織を凝固・止血するためのマイ クロ波エネルギーを用いた生体組織凝固用アンテナ の開発を目的として、数値解析による温度分布シミュ レーションと動物実験から、設計したデバイスの有用 性を評価した.数値解析より、まず、設計したアンテ ナによって生体組織を凝固に必要な 60°C 以上に加熱 できる可能性を示した.その上で、動物実験では実際 の使用状況に近い条件下にて、組織の凝固・止血を行 うことに成功した.これらの検討から、提案するアン テナの組織凝固・止血用デバイスとしての有用性を確 認した.

謝辞 本研究を進めるにあたり,動物実験をはじめ, 数々のご支援とご協力を賜りました千葉大学フロン ティア医工学センター五十嵐辰男教授に深く感謝致し ます.

献

文

- K. Ito, "Medical application of microwave," APMC'96, B3 · INV1, pp.257–260, 1996.
- [2] 伊藤公一, "アンテナの医療応用技術," 1998 信学ソ大(通信 (1)), TB-1-3, Sept. 1998.
- [3] M. Converse, E.J. Bond, S.C. Hagness, and B.D. Van Veen, "Ultra wide band microwave space-time beamforming for hyperthermia treatment of brest cancer: A computational feasibility study," IEEE Trans. Microw. Theory Tech., vol.52, pp.1876–1889, 2004.
- [4] M.H. Seegenschmiedt, P. Fesenden, and C.C. Vernon (eds.), Thermoradiotherapy and thermochemotherapy, Springer-Verlag, Berlin, 1995.
- [5] T. Seki, M. Wakabayashi, T. Nakagawa, T. Itoh, T. Shiro, K. Kunieda, M. Sato, S. Uchiyama, and K. Inoue, "Ultrasonically guided percutaneous microwave coagulation therapy for small carcinoma," Cancer, vol.74, no.3, pp.817–825, 1995.
- [6] P. Liang, B. Dong, X. Yu, Z. Cheng, L. Su, J. Peng, Q. Nan, and H. Wang, "Computer-aided dynamic simulation of microwave-induced thermal distribution in coagulation of liver cancer," IEEE Trans. Biomed. Eng., vol.48, pp.821–829, 2001.
- [7] R.D. Nevels, G.D. Arndt, G.W. Raffoul, J.R. Carl, and A. Pacifico, "Microwave catheter design," IEEE Trans. Biomed. Eng., vol.45, no.7, pp.885–890, 1998.
- [8] 田伏克惇,勝見正治,小林康人,永井祐吾,野口博志,江川 博,青山 修,"内視鏡的マイクロ波凝固止血法,"FGES, vol.24, no.10, pp.1526–1533, 1982.
- [9] T. Igarashi, Y. Shimoyama, T. Yamaguchi, H. Kawahira, H. makino, W. Yu, and Y. Naya, "Water-filled laparoendoscopic surgery (WAFLES): Feasibility study in porcine model," J. Laparoscopic & Advanced Surgical Techiques, vol.22, no.1, pp.70–75, 2012.
- [10] 宇野 享, FDTD 法による電磁界およびアンテナ解析, コロナ社, 1998.
- [11] 橋本 修, 実践 FDTD 時間領域差分法, 森北出版, 2006.
- [12] K. Saito, Y. Hayashi, H. Yosimura, and K. Ito, "Heating characteristics of array applicator composed of two coaxial-slot antennas for microwave coagulation therapy," IEEE Trans. Microw. Theory Tech., vol.48, no.11, pp.1800–1806, 2000.
- [13] 赤尾保男,環境電磁工学の基礎,電子情報通信学会,1991.
- [14] C.C. Johnson and A.W. Guy, "Nonionizing electromagnetic wave effects in biological materials and systems," Proc. IEEE, vol.60, no.6, 692-720, 1972.
- [15] A. Peyman, C. Gabrial, and E.H. Grant, "Complex permittivity of sodium chloride solutions at microwave frequencies," Bioelectromagnetics, vol.28, 264-274, 2007.
- [16] 里川孝臣,ふっ素樹脂ハンドブック,日刊工業新聞社,1990.
- [17] P.M. Van Den Berg, A.T. De Hoop, A. Segal, and N. Praagman, "A computational model of the electromagnetic heating of biological tissue with applica-

tion to hyperthermic cancer therapy," IEEE Trans. Biomed. Eng, vol.BME-30, 797-805, 1983.

(平成 25 年 10 月 24 日受付, 12 月 3 日再受付, 26 年 4 月 14 日公開)



井之上瑞紀 (学生員)

平 24 千葉大・工卒.現在同大大学院博 士前期課程在学中.人体と電磁波の相互作 用に関する研究に従事.



齊藤 一幸 (正員)

平 13 千葉大・大学院・博士後期課程了. 博士(工学).現在,千葉大・フロンティ ア医工学センター・准教授.マイクロ波 の医療応用及び人体と電磁波との相互作 用評価に関する研究に従事.平 12 IEEE AP-S Japan Chapter Young Engineer

Award, 平 16 本会学術奨励賞等受賞. 平 12 日本学術振興会 特別研究員. IEEE, 映像情報メディア学会, 日本ハイパーサー ミア学会会員.



高橋 応明 (正員:シニア会員)

平元東北大・工・電気卒.平6東工大・ 大学院博士課程了.同年武蔵工大・工・電 気・助手.同大講師を経て,平12東京農工 大・工・電気電子・助教授.平16千葉大・ フロンティアメディカル工学研究開発セン ター(現フロンティア医工学センター)・准

教授.衛星放送受信用アンテナ,平面アンテナ,小型アンテナ, RLSA,環境電磁工学,人体と電磁波との相互作用の研究に従 事.工博.IEEE シニア会員.



伊藤 公一 (正員:フェロー)

昭49千葉大・工・電子卒.昭51同大 大学院修士課程了.同年東工大・工・助 手.昭54千葉大・工・助手,平1同助教 授,平9同教授,平15同大フロンティ アメディカル工学研究開発センター教授, 平18同大・工・教授,平19同大・院・教

授,平 25 同大・フロンティア医工学センター教授となり,現 在に至る.平 21 より同大フロンティアメディカル工学研究 開発センター(現フロンティア医工学センター)長併任.主 として,がん治療用マイクロ波アンテナ等の医療応用,移動 通信用小形アンテナ,人体通信,ファントムを用いた人体と 電磁波との相互影響評価の研究に従事.工博.著書「Handbook of Microstrip Antennas」(UK,共著),「Antennas and Propagation for Body-Centric Wireless Communications」 (Artech House,共者)など.IEEE AP-S 論文誌編集委員及 び Distinguished Lecturer, ISAP2012 委員長等を歴任.現 在, European Association on Antennas and Propagation (EurAAP)アジア代表.IEEE Fellow 及び AAAS, BEMS, 映像情報メディア学会,日本ハイパーサーミア学会等各会員.