科学研究費助成事業 研究成果報告書



平成 28年 6月 3日現在

機関番号: 13101

研究種目: 基盤研究(C)(一般)

研究期間: 2013~2015

課題番号: 25420361

研究課題名(和文)近傍界利得によるMHz帯液剤中ループアンテナの電磁界強度の距離特性推定

研究課題名(英文) Estimation of distance property of field intensity produced by loop antenna operated in MHz band and immersed in liquid in terms of near-field gain

研究代表者

石井 望(ISHII, Nozomu)

新潟大学・自然科学系・准教授

研究者番号:50232236

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 4,000,000円

研究成果の概要(和文): MHz帯における比吸収率(SAR)評価法の一つである,組織等価液剤中にプローブを挿入する方法を実現するために必要となる基準アンテナを利用したプローブの校正方法の実現可能性について検討した. 基準アンテナであるシールデッドループアンテナ(SLA)の近傍界利得が一定となるようにSLAの大きさを適切に選択することにより,基準アンテナから放射する電界強度を推定することが可能となり,MHz帯においてもSAR評価液剤内でプローブ校正を実現することができることを数値シミュレーションおよび実験により確認した.

研究成果の概要(英文): It was examined the feasibility of the calibration method of the probe using a reference antenna which is required for implementing the method of inserting the probe into the tissue equivalent liquid, which is one of the methods for SAR (specific absorption rate) evaluation in MHz band. By appropriately selecting the size of a shielded loop antenna (SLA), which is a reference antenna, as its near-field gain is constant, it is possible to estimate the the electric field intensity radiated from the reference antenna, and it was confirmed that it is possible to realize the probe calibration in tissue-equivalent liquid for SAR evaluation in MHz band.

研究分野: アンテナ工学

キーワード: 近傍界利得 距離特性 電界強度 シールデッドループアンテナ MHz液剤

1. 研究開始当初の背景

- (1) 無線電力伝送 (WPT) 技術がにわかに脚光を浴びており、電気自動車のバッテリー充電に対しては百数十 KHz の周波数において、室内の家電・情報機器の電力供給・充電に対しては数~十数 MHz の周波数において、各メーカーにおける WPT 技術の開発あるいは国内外の各種業界団体における技術仕様に関する標準化活動が盛んに行われている.
- (2) WPT 技術を実用化する際のハードルとして安全性確保がある.人体に及ぼす影響についてなけ、国内では電波防護指針を満たす及に関いてない、電波防護指針は携帯電話の普及に得って整備された経緯があり、300MHz~3GHzの周波数においては、比吸収率(SAR)がある基準値をおいては、比吸収率(SAR)がある基準においては、とを確認するためのSAR標内外においては対している。しかしながら、WPTにおいて利用が検討されている。WPTにおいて利用が検討されているはおいてが出まれてはいるによび、WPTにおいて利用が検討されているとを確認するための測定システムにおいての国際的などではいない。

2. 研究の目的

- (1) kHz 帯と MHz 帯における電磁界のふるま い、特に人体内におけるふるまいは大きく異 なっており, 防護指針においても評価すべき パラメータは違っている. とりわけ、MHz 帯 では、GHz 帯の拡張として SAR に着目した評 価が有力候補である. 本課題では、MHz 帯に おける SAR 評価に必要となるプローブ校正に 絞って検討を行う. 研究代表者は、GHz 帯に おける SAR 測定用プローブの校正を実施する ため, 液剤中で動作する基準アンテナの利得 校正について検討を行った. ここで, プロー ブ校正とは, プローブ先端における受信電界 強度とプローブの出力直流電圧を対応づける ことであり、利得校正とは、アンテナの利得 を前もって精度よく測定することを意味する. SAR 評価が行われる液剤中では、電磁界の減 衰が大きく, 基準アンテナの遠方界領域にお いて信号を受信できないという問題が生じる. このため, 研究代表者は, 近傍界利得を導入 し、フリスの伝達公式を拡張し、GHz帯におい て近傍界領域での基準アンテナの利得校正を 可能とした. 本課題では、この手法の MHz 帯 への拡張を検討する.
- (2) MHz 帯では,基準アンテナに極めて近接した領域で近傍界利得の推定を行う必要があるため, GHz 帯におけるノウハウにしたがって曲線当てはめを行うだけでは対応が難しい.その理由の一つは, GHz 帯では,測定可能領域において遠方界の寄与が大きく,利得を推定することが可能であったが,MHz 帯では,測定可能領域において遠方界の寄与が相対的に小さくなり,利得の推定が不安定となるこ

- とが挙げられる. 現実には,遠方において利 得が正しく推定できなくとも,測定可能領域 において近傍界利得を推定できればよく,本 課題ではこの可能性について検討を行う.
- (3) もう一つの問題は基準アンテナの寸法にある.校正は水槽内で行われる.例えば,基準アンテナとしてループアンテナを採用する際,その周囲長を1波長とすることは現実的ではない.このため,水槽内に収まるような寸法の基準アンテナは微小ループアンテナとしてふるまい,反射が大きくなるという問題が生じる.このように、MHz 帯における基準アンテナとしてループアンテナが適しているかという観点からも検討を行う必要がある.
- (4) 本課題では、MHz 帯において液剤中で動作するプローブ校正を実現するために
- ① 基準アンテナとして液剤中で動作するシールデッドループアンテナ(SLA)の試作
- ② 基準アンテナの近傍界利得測定系の構築および近傍界利得の測定
- ③ GHz 帯の拡張としての基準アンテナの電界 強度の距離特性の関数化およびその条件 について検討を行う.

上記の検討を通じて,近傍界利得に着目した, MHz 帯における SAR 標準測定の実現性につい て判断する. なお,上記(2),(3)にて要請した 検討は③の条件検討が対応する.

3. 研究の方法

MHz 帯における SAR 評価液剤中でのプローブ校正法, すなわち, 2アンテナ法により基準アンテナの近傍界利得を測定し, その近似曲線を得て, 基準アンテナが液剤中に発する電界強度の距離特性を推定する方法に関して,以下の観点について検討を行う.

- (1) 13.56MHz/30MHz において SAR 評価液剤中で動作する SLA を設計・試作する. SAR 評価液剤を充たした水槽の中で、試作 SLA を対向させ、ステッピングモーターにて制御されたスライダーにより距離を変化させ、ベクトルネットワークアナライザにより反射特性 S_{11} , S_{22} および伝送特性 S_{21} を測定する. これより、SLA 間の距離 r の関数として近傍界利得 $G_n(r)$ を推定する.
- (2) 数値シミュレーション (線状アンテナ解析用のモーメント法) により, SLA のループ長の変化に対する電界強度の距離特性の変化について検討する.
- (3) (1)で推定された SLA の近傍界利得 $G_n(r)$ を近傍界利得の距離特性に関する近似式にあてはめる. さらに,この近似式における定数項が遠方における利得に一致する条件を検討し,近似式の妥当性を検証する.
- (4) 6.78MHz の生体模擬食塩水中で動作する

SLA を設計・試作する.この食塩水中において 試作 SLA の近傍界利得の推定を行う.また, 数値シミュレーションにより SLA が発する電 界強度の距離特性を求め,近傍界利得を介し て推定された結果と比較する.

- (5) 実験室内に設置可能な水槽内で近傍界利得を測定可能とする SLA の構造(例えば多重巻ループ)について検討する.
- (6) SLA に関する被覆モデルの数値シミュレーションと実験により,防水加工チューブおよび防水加工剤が SLA の近傍界利得に及ぼす影響について検討する.

4. 研究成果

(1) ① IEC 標準化文書(文献②) に記載の 30MHz SAR評価液剤,あるいは,同文書に記載 の比誘電率, 導電率の外挿値から誘電パラメ ータを推定して調合した 13.56MHz SAR 評価 液剤を 600mm×300mm×350mm の水槽内に注入 し,図1に示すように,その中に試作したSLA を対向させて配置し、SLA の近傍界利得を測 定する. 図 2 に SLA の概要を示す. 評価液剤 を介した二つの SLA の間を 2 ポート回路網と みなし、SLA の間の距離r を変化させながら、 本学現有のベクトルネットワークアナライザ (HP 8753A) にてSパラメータ (S_{11}, S_{21}) を 測定する. 本来ならば, S22を測定すべきとこ ろであるが、現有アナライザは片側測定(ポ ート1入力) にしか対応しておらず, SLA の工 作精度を考慮し、 S_{22} は S_{11} に等しい仮定し、 測定した.

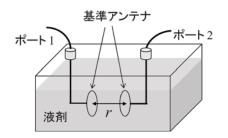


図 1 近傍界利得測定系

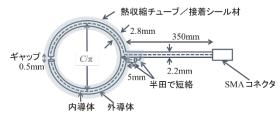


図2 シールデッドループアンテナの概要

② 2アンテナ法を利用した一様な損失媒質中におけるアンテナの近傍界利得は

$$G_n(r) = \frac{|S_{21}(r)| e^{\alpha r} \cdot 2\beta r}{\sqrt{(1 - |S_{11}(r)|^2)(1 - |S_{22}(r)|^2)}}$$

で定義される. ここで, α および β は液剤の減衰定数および位相定数であり,接触プローブ法にて実測する.

③ 図 3 は 30MHz SAR 評価液剤 ($\varepsilon_r = 55.0$, $\sigma =$ 0.75 S/m) に SLA を対向させて, 上記手順に 従い, 近傍界利得を測定した例である. SLA の, ループ長 C は 200mm から 600mm までの 5 通り で測定を行っている. ループ間距離rが 10mm以下では、近傍界利得の距離特性(立ち上が り特性) は同一である. しかしながら, 10mm 以 上では、ループ C が大きくなるにつれて、近 傍界利得の傾きが負から正に転じることがわ かる. 図から, C = 400 mm のとき最も平坦な距 離特性が得られる. 数値シミュレーションに よっても同様の傾向が得られた. 同様の結果 が 13.56MHz SAR 評価液剤中における近傍界 利得測定においても得られた. 13.56MHz の場 合, 近傍界利得が最も平坦な距離特性を示す ループ長はC = 600mm であった.

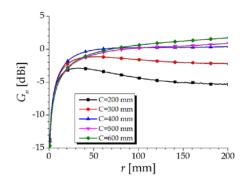


図 3 ループ長を変化させたときの 30MHz における SLA の近傍界利得の距離特性

(2) ①図 4 に、数値シミュレーションで近傍界利得の距離特性が最も平坦となったループ長C=600mmの場合のSLAによる電界強度の距離特性を示す。図中の $|E_{MoM}|$ がシミュレーション値に対応する。また、 $|E_n|$ は近傍界利得の距離特性を考慮したときの基準アンテナが発する電界強度の推定値であり、 $|E_f|$ は近傍界利得したときの基準アンテナが発する電界強度の推定値である。

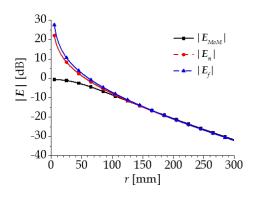


図 4 SLA による電界の距離特性 (計算値、ループ長C = 600 mm)

図 1 の測定系では、遠方における利得を測定により求めることはできないため、 $|E_f|$ はリファレンスとしての表示となる. 距離 r が 100mm を越えると、 $|E_{MoM}|$ 、 $|E_n|$ 、 $|E_f|$ は一致する. この理由としては、近傍界利得が一定とる。 ことき、アンテナ近傍においてず一定となると、とき、アンテナ近傍においず一定となるとき、アンテナ近傍においず一定とない。最適化ループ長以外間にとり、近傍界利得を引きない上でででのように、近傍界利得を利用したプローブ校正の必須条件として、近傍界利得の距離特性がアンテナ近傍で平坦となるようなループ長を選ぶ必要がある.

② モーメント法は対称行列を利用した数値 解析手法であり,このことに着目し,モーメン ト法の一般化固有値問題に対応する特性モー ド解析を実施した.解析対象のアンテナ上の 電流をモード分解し,モード固有値,各モード の電流分布, 励振振幅, モード放射パターンに ついて検討を行った. その結果, 近傍界利得 の距離特性が平坦となるのはループ長が液剤 中の波長のおよそ半分となるときであること がわかった.このとき,給電点とそのループ 円周上の対称点を結ぶ方向に直交する方向に 電界が構成されること、実際の放射パターン は高次モードの寄与が現れ, 給電点とそのル ープ円周上の対称点を結ぶ方向に対して非対 称となることなど、SLA の動作に関する知見 が得られた.

(3) ① (1) において推定された近傍界利得 $G_n(r)$ の距離特性に対して、研究代表者が GHz 帯において見出した近似式

$$G_{n,\text{dB}}(r) = G_{f,\text{dB}} + \frac{C_1}{r} + \frac{C_2}{r^2}$$

をあてはめた. ここで, $G_{n,dB}$ (r) は $G_n(r)$ の dB 表示であり, C_1 , C_2 は定数である. 上式は $r \to \infty$ において, 近傍界利得 $G_{n,dB}$ (r) は利得 $G_{f,dB}$ に収束する. しかしながら, 図 3 からわかるように, 水槽内で測定可能な距離範囲において, 近傍界利得は利得に収束せず, 上記の近似式を用いるあてはめに問題が生じた. 特に傾きが負となる場合, 測定された近傍界利得は近似式にあてはまらない. この理由としては, 測定範囲が液剤中の波長 (30MHz で 627mm)の 1/3 も満たないこと, SLA の近傍界特性がGHz 帯の基準アンテナであるダイポールアンテナと大きく異なることが挙げられる.

② 上記①より,近傍界利得の距離特性における傾きが負となる場合に対しても適用可能な近似式を用意する必要が生じた.近傍界利利は損失媒質中での減衰因子 e-ar が考慮されている.このため,近傍界利得の距離特性は自由空間のそれと同じ性質を示す.ここと関して,アンテナ振幅中心に着目でのアンテナ利得測定に関して,アンテナ振幅中心に着目で精度のよい利用することが国内の複数研究機関より発表されている(文献③④).本課題で

は、SLA の近傍界利得のあてはめにこの近似 式を利用することを検証した.この近傍界利 得の距離特性に関する近似式は

$$G_n(r) = G_f \frac{r}{r + 2d} \left\{ 1 + \frac{A}{(r + 2d)^2} \right\}$$

で与えられる.ここで、 G_f は遠方における利 得, d はアンテナの振幅中心に関する量, Aは パターンの鋭さに関する量である. この近似 式によると、 $D = A(A - 12d^2)$ の符号により距 離特性が分類できる. D > 0の場合は、極大、 極小を経てから遠方において利得 G_f に収束 する,D=0の場合は,r=4dにおいて変曲点 を示し、そのときの値は $(8/9)G_f$ となり、遠 方において利得 G_f に収束する、D<0の場合 は、単調増加し、遠方において利得 G_f に収束す るという距離特性を示す. これから,アンテナ 近傍において, 近傍界利得が平坦になるのは D=0となる場合であることがわかる. 実際に, ループ長Cが大きくなるにつれて、Dは徐々 に小さくなり,正から負に変化することから, 最適ループ長が存在することがわかる. 図示 は省略するが,近傍界利得が負の場合におい ても,この近似式は実測された近傍界利得に 非常によくあてはまる.

(4) ① 6.78 MHz における評価液剤として,6.78 MHz において IEC 標準化文書(文献②)に記載されている導電率を外挿した値となるような食塩水 (0.04mol/1,0.254%)を使用する(文献⑤). この液剤中の 6.78 MHz における波長は 1860mm である. 図 5 はこの液剤中において,3 つのループ長 C の SLA に対する近傍界利得の距離特性の計算値である. 距離特性が最も平坦となるのはループ長 C=1760mm の場合である. 直径に換算すると,560mm であり,この場合,測定系で使用する水槽に収まらない. つまり,実験室に容易に設置可能な水槽を用いる場合,6.78 MHz において近傍界利得を利用した SAR プローブ校正は実現できない.

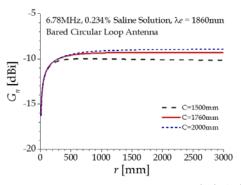


図 5 6.78MHz における 0.04mo1/1 食塩水内の シールデッドループアンテナの近傍界利得の 距離特性(計算値)

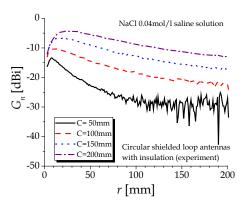


図 6 6.78MHz における 0.04mo1/1 食塩水内の シールデッドループアンテナの近傍界利得の 距離特性(実験値)

② 図6は6.78MHzにおける0.04mo1/1食塩水 内の SLA の近傍界利得の距離特性の実験値で ある. ループ長が短くなると, ループ面積が 小さくなり、受信レベルが下がり、測定のノ イズフロア以下となるため,100mm以上の距離 では測定値がふらつく場合がある. ループ長 が長くなるにつれて、利得レベルが高くなり、 図示の 200mm の距離の範囲で近傍界利得の距 離特性が平坦になったようにみえるが、実際 にはそうではない. これは,30MHz/13.56MHz の 場合に比べて波長が長くなるのに対して、測 定系におけるアンテナ間の距離は 200mm まで しか変化できず、アンテナの極めて近傍にお いて測定せざるを得ないためである.このよ うに, 6.78MHz においては, 近傍界利得を利用 したプローブ校正の実現は難しい.

(5) (4) ②で述べたように、単一ループで構成 される SLA を基準アンテナとして利用した, 近傍界利得経由のプローブ校正は、SLA の寸 法が水槽よりも大きくなることが問題となる. その解決策として、ループを多数巻にした場 合について,数値シミュレーションにより検 討した. 多数巻にすることでループの直径を 短くできるためである.しかしながら,自由 空間とは異なり、液剤にループ金属が直接あ るいは間接的に接触することから, ギャップ で給電された電流はループに沿って指数関数 的に減衰する傾向を示した. このため、ギャ ップ付近で近傍界利得が平坦となるような分 布になるループ長が存在し, ループ直径を短 くする方向に寄与したものの, 実験系で利用 する水槽にようやく収まる程度の短縮効果し か得られなかった。それと引替に、ループの 奥行き寸法が増えるため、実際には水槽の中 に収まらない, 収まったとしても水槽壁面か らの反射の影響を避けられない状況になるこ とが判明した. さらに、電界強度が推定式と 一致するようになる距離も水槽内で実現する が難しいことがわかった. 以上のように, 6.78MHz においては, 近傍界利得を利用せず 他の原理に基づく方法でプローブを校正すべ きという結論に達した.

(6) ① 数値シミュレーションと実験で得ら れた近傍界利得の距離特性を比較すると,条 件を同一にしても一致しなかった. この理由 として、実験で使用する SLA は熱収縮チュー ブで被覆しているものの、液剤中においてチ ューブへの液剤の浸入があり、実質的に被覆 なしの状態あるいはそれに近い状態になって いるのではないかという疑問が生じ,数値シ ミュレーションにおいて, Lichtenecker の対 数混合則によりチューブに液剤が浸入した場 合の等価的な複素誘電率を考え, 近傍界利得 距離特性の実験値(主に曲線の形)との照合 を行った. その結果, 実測においては実質的 に被覆がない状態になっていることを確認し た. すなわち、被覆によるアンテナ上に流れ る電流が正弦波状となる(指数関数的な減衰 がない) 効果が得られていないことを確認し た. これにより、試作 SLA の動作原理を解明 する手かがりが得られた.

② 上記の考察により数値シミュレーションにおいて SLA は被覆なしと設定すればよいことがわかったが、なお実験値と比較すると利得のレベルが合わなかった。検討の結果、SLAの入力特性に問題があり、その影響が利得レベルの大きな差違の原因となっていることがわかった。すなわち、SLAの入力ポートに全対を関に近い状態)、その測定誤差が近傍界利得の定義において $|S_{11}| = |S_{22}| = 0$ とおいた量を比較するととから確認される。今後、SLA に整合機構を追加し、完全反射に近い状態を回避する必要がある。

(7) 研究全体を通して、MHz 帯において、基準アンテナである SLA の近傍界利得が一定となるように SLA の大きさを適切に選択することにより、SAR 評価液剤内でプローブ校正を実現することができることを数値シミュレーションおよび実験により確認した.

<引用文献>

- ① IEC International Standard 62209-1, Feb. 2005.
- ② IEC International Standard 62209-2, Mar. 2010.
- ③ 廣瀬 雅信 他, 位相中心を用いた近傍界 利得と遠方界利得の関係の理論的検討, 無線端末・アンテナシステム測定技術研 究会資料, AMT2012-2, pp. 7-14, 2012.
- W. Harima, Numerical simulation of far-field gain determination at reduced distances using phase center, IEICE Trans. Communications, vol. E97-B, no. 10, pp. 2001-2010, Oct. 2014.
- ⑤ チャカロタイ ジェドヴィスノプ 他, 中間周波数帯における人体等価ファントム液剤の開発の一検討, 2015 信学ソ大, 通信, B-4-2, Sep. 2015.

5. 主な発表論文等

〔学会発表〕(計7件)

- ① N. Ishii他, Simulated near-field gain of dielectric-coated circular loop antennas operated in liquid and in HF band (invited), Proc. IEEE MTT-S IMWS-Bio 2015, pp.179-180, 2015年9月23日, Taipei(Taiwan).
- ② <u>石井 望</u> 他,液体中ループアンテナにおける被覆材料の液体吸収性による影響,電子情報通信学会技術研究報告,A・P2015-87,pp.43-48,2015年9月18日,小山工業高専(栃木県・小山市).
- ③ 石井望 他,位相中心を考慮した液剤中アンテナの遠方界利得推定に関する一考察,電子情報通信学会アンテナ・伝搬専門研究会無線端末・アンテナシステム測定技術研究会資料,AMT2014-14,pp.13-18,2014年12月19日,種子島宇宙センター(鹿児島県・南種子町).
- ④ N. Ishii 他, Modal analysis on insulated loop antenna immersed in liquid, Proc. 2014 Asia Pacific Microwave Conf., WE1F-3, pp.79-81, 2014年11月5日, 仙台国際センター(宮城県・仙台市).
- ⑤ <u>石井 望</u> 他, 液剤中動作ループアンテナ の特性モード分析, 2014 電子情報通信学 会ソサエティ大会(通信), B-1-83, p.83, 2014 年 9 月 25 日, 徳島大学(徳島県・徳 島市).
- ⑥ 竹澤 諒亮, 石井 望 他, 液剤中でシール デッドループアンテナの近傍界利得が一 定となるループ長の存在について, 平成 25 年度電子情報通信学会信越支部大会講 演論文集, 4B-3, p.57, 2013年10月5 日,長岡科学技術大学(新潟県・長岡市).
- ⑦ N. Ishii 他, Optimal size of water-proofed shielded loop antenna in a tissue-equivalent liquid to calibrate SAR probe in HF band, Abst. PIERS 2013 Stockholm, 2P6-3, p.750, 2013年8月13日, Stockholm(Sweden).

6. 研究組織

(1)研究代表者

石井 望 (ISHII Nozomu) 新潟大学・自然科学系・准教授 研究者番号: 50232236