磁気共鳴型ワイヤレス電力伝送コイルの面方向への アレー化に関する一検討

西村 太[†] 安倍 秀明[†]

↑パナソニック電工株式会社 先行技術開発研究所 〒571-8686 大阪府門真市大字門真 1048 E-mail: † {fnishi, abe.hideaki}@panasonic-denko.co.jp

あらまし 昨今、磁気共鳴型のワイヤレス電力伝送技術が注目を浴びている。磁気共鳴型のワイヤレス電力伝送技術 については、主としてヘリカルコイルを対向に配置したモデルを基に電力伝送効率改善等の検討がなされているが、最近では第 3のコイルを設けることで電力伝送効率の改善を図る報告も見うけられる。本稿は、給電エリアの拡大及び電力伝送効率の改善 を目的として、1次側送電コイルとして複数の磁気共鳴コイルをマトリクス状に配置した伝送方式を提案する。送受電コイル間 の伝送効率の周波数特性についてモーメント法による電磁界シミュレーションを用いて、その伝送効率特性を確認した。 **キーワード** ワイヤレス電力伝送、ヘリカルコイル、伝送効率、磁気共鳴

A Study of Array Coil for Wireless Power Transfer using Magnetic Resonance

Futoshi NISHIMURA[†] and Hideaki ABE[†]

[†] Advanced Technologies Development Laboratory, Panasonic Electric Works Co.,Ltd

1048 Kadoma, Kadoma-Shi, Osaka, 571-8686 Japan

E-mail: † {fnishi, <u>abe.hideaki}@panasonic-denko.co.jp</u>

Abstract Recently, the technology of wireless power transmission using magnetic resonance is discussed actively. In this technology, mainly, it is necessary to improved efficiency of transmitting power using two helical coils, and then, the study about the efficiency improvement of magnetic resonance for wireless power transfer using third coil is reported. In this report, for the purpose of the efficiency improvement of transmission power and the extension of wireless power transmission area, we propose the wireless power transmission model using multi magnetic resonance coils. The frequency characteristics of the transmission efficiency between two magnetic resonance coils are analyzed by using electromagnetic numerical analysis software, and the characteristics of the transmission efficiency are confirmed.

Keyword Wireless Power Transmission, Helical Coil, Transmission Efficiency, Magnetic Resonance

1. まえがき

MITによる磁気共鳴型のワイヤレス電力伝送技術の 発表を契機として、近年では電磁誘導方式も含めてワ イヤレス電力伝送技術の研究開発が盛んに行われてお り、大きな注目を集めている^{[1]-[5]}。

このワイヤレス電力伝送技術は、携帯電話やノート パソコンなどのモバイル機器、テレビなどの家電製品、 さらには電気自動車のバッテリー充電技術としても期 待がもたれている。なかでも、磁気共鳴型のワイヤレ ス電力伝送技術は、電磁誘導方式と比較して遠距離伝 送が可能で、送受電コイルの位置ずれにも強いという 特徴を有していることなどから注目度が高い^[6]。

これまでのワイヤレス給電は、給電(充電)装置と 機器が1対1で対応するものであり、水まわりで扱う 機器の感電不安の払拭や機器の置き場を兼ねる頻繁な 着脱を伴う充電の高信頼化を狙いとした。しかし、今 後このワイヤレス電力伝送技術に期待されるのは、あ る程度の距離を離して大きな電力をどこからでも伝送 できることや、異機種・複数機器への給電・充電がで きることである。電源コードから開放される利便性や 快適性はもちろんであるが、各機器の電源コードを省 けることによる省資源化や、全く新しいライフスタイ ルの提案が可能になる技術としても期待されている。

我々は、このような機能・特徴を有するワイヤレス 電力伝送技術を活かしたアプリケーションの一つとし て、機器の設置場所を限定させないレイアウトフリー な給電システムを構想している。これまでの、給電装 置と機器とが1対1の点給電システムではなく、広い 給電可能エリアを有するとともに、1つの1次コイル の概念から脱却し複数の磁気共鳴コイルが並んだ1次 コイル群からなり、かつ電源回路からの電力供給はそ の中の1個の磁気共鳴コイルだけという構成システム を想定している。

磁気共鳴型のワイヤレス給電技術については、主と してヘリカルコイルを対向に配置したモデルを基に電 力伝送効率改善等の検討がなされているが、最近では 第3のコイルを設けることで電力伝送効率の距離特性 改善を図る報告等も見うけられる^{[7]-[8]}。本稿は、図1 に示すような、1 次側送電コイルとして複数の磁気共 鳴コイルをマトリクス状に配置した磁気共鳴型ワイヤ レス伝送方式において、電力が効率よく伝送できるか どうかの可能性につての基本的検証を目的として、複 数個の共鳴コイルを直線状に配置したモデル(1次元 伝送モデル)及び、マトリクス状に配置したモデル(2 次元伝送モデル)について、モーメント法による電磁 界シミュレーションを用いて、電力伝送効率の周波数 特性に着目して検討を行った。



図1. 磁気共鳴方式による電力伝送の構成例

2. 磁気共鳴コイルの1対1対向モデル

2.1. シミュレーションモデル

図1に、磁気共鳴用のヘリカルコイルを1対1で対向に配置させたワイヤレス電力伝送システムのシミュレーションモデルを示す。シミュレーションモデルの送電コイルと受電コイルは同一の形状である。送受電用のヘリカルコイルは半径 r=190mm、コイルピッチ p=5mm、巻数 n=5 回である。銅線の直径 d=1mm なので、銅線間のすき間 4mm となる。2 個のヘリカルコイル間のギャップは 200mm、300mm、400mm に変化させた。このコイル仕様での共振周波数は 13.2MHz である。



図2.1対1の対向配置モデル

2.2. 電力伝送特性の挙動

図3に、ヘリカルコイル型の磁気共鳴コイルを1対 1に対向配置した伝送モデルにおいて、送受電コイル 間の離隔距離を変化させた場合の伝送効率の周波数特 性を示す。磁気共鳴コイル間の離隔距離が200mの時 のように、離隔距離が小さく磁気共鳴コイル間の結合 度が大きくなると伝送効率のピークが2つの周波数に 現れているが、磁気共鳴コイル間の離隔距離が大きく なるにつれて2つのピーク周波数が徐々に近づき、や がて一つのピークになることが分っている。さらに磁 気共鳴コイル間の離隔距離が大きくなると、伝送効率 が低下していく傾向が確認できる。



図3. 伝送効率の周波数特性(1対1対向モデル)

また、伝送効率と同様に、入力インピーダンスの周 波数特性も磁気共鳴コイル間の離隔距離に応じて変化 する。図4に、対向する送受電コイル間の離隔距離を 200mm、300mm、400mmに変化させた場合における入 カインピーダンスの周波数特性を示す。磁気共鳴コイ ル間の離隔距離の増大につれてリアクタンス成分が変 化し、共振周波数が1つになることが確認できる。





3. 平面アレー化1次元伝送モデル

3.1. 送受電コイルを同一面に配置

本節では、磁気共鳴ヘリカルコイルを、送電用及び 受電用のコイルとして同一平面上に配置したモデルに ついて、磁気共鳴コイル間の離隔距離を変化させた場 合の伝送効率の周波数特性について検証する。

3.1.1. 磁気共鳴コイル2個の伝送モデル

図4に、送受電用の磁気共鳴コイルを同一平面上に 配置した伝送モデルを示す。この場合の磁気共鳴コイ ルもの仕様も、前節と同じように、送受電コイルは半 径 r=190mm、コイルピッチ p=5mm、巻数 n=5 回、銅 線直径 d=1mm であり、このコイル仕様での共振周波 数は 13.2MHz である。



図4.磁気共鳴コイル2個の伝送モデル



図5. 伝送効率の周波数特性(モデル図4)

次に、送受電コイル間の離隔距離を 10mm、30mm、 及び 50mm の3通り変化させた場合の伝送効率の周波 数特性を図5に示す。送受電コイル間の離隔距離 a が a=10mmの場合では、磁気共鳴コイル間結合度の影響 により伝送効率のピークが2つの周波数に現れている ことが確認できる。しかし、送受電コイル間の離隔距 離をa=30mmと大きくし、磁気共鳴コイル間の結合度 を小さくする事により伝送効率がピークとなる周波数 は1つになる。また、送受電コイル間離隔距離 a=50mm の伝送モデルのように離隔距離を更に大きくすると、 磁気共鳴コイル間の結合度は更に弱まり伝送効率が低 下する事も確認できる。このような伝送効率特性の変 化は、2個の磁気共鳴コイルを1対1で対向して配置 させた伝送モデルにおいて、磁気共鳴コイル間の離隔 距離を変化させた場合と同様の挙動を示す。

次に、磁気共鳴コイル間の離隔距離が a=10mm の伝 送モデルにおいて、磁気共鳴コイル近傍領域における 2つの共振周波数の磁界ベクトル分布を図6に示す。 送電コイルと受電コイルとの間の磁界分布は、低域側 の共振周波数では対称面内に垂直に磁界が分布する様 子が見られ、高域側の共振周波数では対称面内に概ね 水平に磁界が分布する様子が見受けられる。



(a) 低域側の共振周波数における磁界ベクトル



(b) 高域側の共振周波数における磁界ベクトル図6.磁気共鳴コイル近傍の磁界ベクトル分布

3.1.2. 磁気共鳴コイル3個の伝送モデル

図7に、送電コイルと受電コイルの間に、更に磁気 共鳴コイルを介在させた伝送モデルの構成を示す。ま た、図8には図7に示す伝送モデルにおいて、磁気共 鳴コイル間の離隔距離を10mm、30mm、及び50mmの 3通り変化させた場合の伝送効率の周波数特性を示す。





図8. 伝送効率の周波数特性(モデル図7)

図8に示すように、隣接するコイル間の離隔距離が 小さくて結合度が大きくなった場合には(磁気共鳴コ イル間の離隔距離 a=10mm)には、効率がピークとな る周波数が3つ存在することが分かる。この状態から 更に磁気共鳴コイル間の離隔距離を大きくして磁気共 鳴コイル間の結合度を小さくすることにより(磁気共 鳴コイル間の離隔距離 a=30mm)、伝送効率がピークと なる3つの周波数が徐々に近づき、やがて効率ピーク の山が1つになる事(磁気共鳴コイル間の離隔距離 a=50mm)が確認できる。

ここで、インダクタンスLにより連鎖状に結合され たN個の閉回路において、結合回路の初段に起電力を 印加した場合の等価回路モデルを図9に示す。先に示 したような、2個の磁気共鳴コイルを1対1で対向し て配置させた伝送モデル、或いは同一平面上に磁気共 鳴コイルを2個並べて配置した伝送モデルにおける伝 送効率の挙動について述べたように、結合回路が2個 の場合は共振周波数が2個(伝送効率がピークとなる 周波数が2個)現れ、結合回路が3個の場合は共振周 波数が3個現れることが確認できた。即ち、結合回路 がN個存在する場合には、N個の共振周波数が現れる という挙動・現象が確認できた。



図9.連鎖状に結合された誘導結合回路

3.2. 受電コイルを送電コイルと異なる面に配置

図10には、送電用の磁気共鳴コイルを同一平面上 に3個並べ、遠端部の磁気共鳴コイルの上方 300mmの 位置に受電コイルを配置した伝送モデルを示す。



図10.送電用コイルの3×1列配置モデル

図11の伝送効率特性に示すように、隣接する送電 用の磁気共鳴コイル間の離隔距離が40mmの場合には、 送受電コイル間において約80%の伝送効率で電力伝送 が可能である事が確認できる。また、伝送効率のピー クは3つほど確認でき、ピーク周波数前後のリップル が大きく、効率で10%程度の差がみられる。





次に、図10の伝送モデルにて、送電用の磁気共鳴 コイル間の離隔距離を50mmに設定した場合における 伝送効率の周波数特性を図12に示す。この伝送モデ ルでは、図11の特性を有する伝送モデルより磁気共 鳴コイル間の離隔距離を10mm大きくし、磁気共鳴コ イル間の結合度を幾分小さくしている。この伝送モデ ルでも、送受電コイル間において約80%の伝送効率で 電力伝送が可能である事が確認できる。 また、伝送効 率がピークを示す周波数前後のリップルが小さくなっ ており、共振周波数付近でのインピーダンス整合が向 上している事が推察できる。



図12. コイル間離隔距離 50mm 時の伝送効率

4. 平面アレー化2次元伝送モデル



図13. 送電用コイルの3×3列配置モデル

図13に、送電用の磁気共鳴コイルを同一平面上に マトリクス状に配置した伝送モデルを示す。ここでは、 3×3列に配置した送電用の磁気共鳴コイル群の遠端 部に位置する磁気共鳴コイルの上方 300mm の位置に 受電コイルを配置している。また、送電用の磁気共鳴 コイル間の離隔距離は 50mm とした。

図14には、図13の伝送モデルにおける伝送効率 の周波数特性を示す。このグラフから判る様に、磁気 共鳴コイル固有の共振周波数13.2MHz付近では、複数 のリップルが現れていることが分かるが、送電用の磁気 共鳴コイルを同一平面上にマトリクス状に配置した伝 送モデルでも、送受電コイル間において約80%の効率 で電力伝送が可能であることが確認できる。

5. まとめ

1 次側送電コイルとして、同一平面上に複数個の磁気共鳴コイルをマトリクス状に配置した電力伝送モデルにおいて、送受電コイル間の伝送効率の周波数特性



図14. 伝送効率の周波数特性(モデル図13)

についてモーメント法による電磁界シミュレーション を用いて検討した。

その結果、送受電用の磁気共鳴コイル(各1個)を 対向配置した場合と同様に、磁気共鳴コイルを同一平 面上に並べて配置した場合も、コイル間の近接距離の 程度に応じて効率のピークが2つの周波数に分離して 現れる事象が確認できた。また、送受電コイルの間に 複数の磁気共鳴コイル(無給電コイル)を介在させた 場合も、磁気共鳴コイルの数と同じ数だけの効率ピー クが出現することも確認できた。また、送電用の磁気 共鳴コイルを同一平面上にマトリクス状(3×3配列) に配置した伝送モデルにおいて(但し、電源からの給 電コイルは端部の1ヶ所のみ)、磁気共鳴コイル固有 の共振周波数13.2MHzにおいて伝送効率が約80%程度 という結果を得られた。

以上のことより、磁気共鳴型のワイヤレス電力伝送 方式において、同一平面上に複数個の共鳴コイルをマ トリクス状に配置した3×3配列の伝送モデルにおい ても、高効率な電力伝送実現の可能性を確認できた。

文 献

- A. Kurs et al., "Wireless Power Transfer via Strongly Coupled Magnetic Resonances", Science Magazine, Vol.317, No.5834, pp.83-86, 2007
- [2] 居村岳広他,"近傍界磁界アンテナの共振を利用 した高効率電力伝送の解析と実験-基本特性と 位置ずれ特性-",平 20 電学産業応用部門大会公 演論文集 II,2-62,pp.539-542,2008.8
- [3] 田中雅人 他, "誘導磁界を用いた新しい無線接続 方式",信学技報,A・P2008-184,pp.197-202,2009
- [4] 居村岳広他,"電磁界共振結合による伝送技術", 電気学会誌,129巻7号,pp.414-417,2009
- [5] 居村岳広他,"非接触電力伝送における電磁誘導 と電磁界結合の統一的解釈",電気学会自動車研究 会資料,VT-09,no.1-9,pp.35-40,Jan.2009
- [6] 居村岳広他, "共振時の電磁界結合を利用した位置ずれに強いワイヤレス電力伝送",電学論 D,Vol.130,No.1,pp.76-83,2010
- [7] 柏木一平他,"第3のコイルを用いた磁気共鳴型 無線電力伝送の効率改善",信学会総合大会, B-1-31(2010)
- [8] 樋口宣明 他, "磁界共鳴型ワイヤレス給電用中継 デバイスの開発",信学会総合大会, B-1-25(2010)