

Make & Lead for good people.

# Amazonで作る無線電力伝送

2019年7月29日 株式会社スフィンクステクノロジーズ 伊藤 竜次

1



S-FINX →Technologies

Make & Lead for good people.

#### この資料は「手頃なコスト」を目標にミニ四駆の無線電力伝送システム (以下WPTシステム)を構築する際の設計方法について説明する。

WPTシステムは大まかに次の構成に分かれる。



図1-1 ブロック図

それぞれの構成をゼロから作製するのは非常に手間となる。 特に「電源」についてはシステムの根幹となり、一般的にMHz帯のスイッチング電源を作製するのは非常に難しい。 そこで今回のWPTシステムには市販されている「IHヒーター」の電源を用いてWPTシステムを構築する。

(項番2) 旧電源について(1/3)

S-FINX — Technologies

Make & Lead for good people.

IH電源と回路図を図2-1、2-2に示す。



図2-1 5V-12V低電圧ZVS誘導加熱電源モジュール@SODIAL

図2-2 IH電源回路図

(項番2) 旧電源について(2/3)

S-FINX →Technologies

Make & Lead for good people.

IH電源の動作解析を行った。 図2-3のような半周期回路を考えたとき、出力電圧ピークが求まる。

Ε </L1 Cout Ε Lout SW1 SW2 図2-3 簡易回路図 Vpeak = S₩1 面積は等しくなる。 ON 0FF  $\frac{1}{\pi}V_{peak} \times \frac{1}{2}$ ET 正弦半波の面積  $\rightarrow$  Vpeak =  $\pi E$ 図2-4 動作解析

> 電源電圧の $\pi$ 倍が $t^{\circ}$ -9値となる波形を出力できる。 周波数は自動的に $L_{out}$ と $G_{out}$ の共振周波数となる。( $L_1 >> L_{out}$ の場合)

このIH電源を使う際の制約条件として

- ①電源電圧Eのπ倍が出力振幅となるので MAXの出力電圧は V<sub>rms</sub>=26.7Vとなる。 (直流電源の仕様は12V2A)
- ②動作原理からTx側のコンデンサはコイルに対して 並列に接続するため、P-P又はP-S方式(P15参照)を 使用しなければならない。
- ③未確認だが高周波化には限界がある。(200kHzは動作確認済み)
- →詳細な動作原理については資料P22-25に載せていますのでご確認ください。

#### 参考文献

①漆谷 正義「IHモジュールを転用した WPTプラレール走行実験」 RFワールド, No. 43, pp. 119-125, Aug. 2018. URL:http://www.rf-world.jp/bn/RFW43/samples/p119-120.pdf

# (項番2) 旧電源について(3/3)



図2-5 最大出力電圧



S-FINX

(項番3) WPT設計に関する参考文献

Technologies

Make & Lead for good people.

S-FINX

次ページからkQ積に基づくWPT設計方法について述べますが、 原理については、以下の参考文献をご覧ください。

kQ積に関する参考文献

 ②大平孝、" 高周波電力伝送系における最大効率の統一理論-「共鳴」も「結合」も用いない 明解教授法-"、信学技報WPT2014-05, pp. 23-26, 2014年4月.

③粟井郁雄、"ワイヤレス給電システムのkQ積理論再考-消費電力と入射電力比からの導出-"

信学技報WPT2016-44, pp.11-16, 2017年1月.

④大平 孝「フリスとkQ」 ITUジャーナル, vol. 49, no. 7, pp. 13-16, Jul. y 2019.

⑤大平 孝「電界結合ワイヤレス電力伝送」MOTORエレクトロニス, no.10, pp.93-102, Apr. ii 2019.

⑥大平 孝「ワイヤレス電力伝送の基礎」RFワールド, no.43, pp.17-29, Aug. 2018.

⑦大平 孝「ワイヤレス結合の最新常識kQ積をマスタしよう」グリーンエレクトロニクス, no. 19, pp. 78-88, Apr. i+ 2017.

結合係数kに関する参考文献

⑧大平 孝,今更ながら,kって何?, "信学誌,vol. 102, no. 1, pp. 79-82, Aug. 2016

#### 無負荷Q値に関する参考文献

⑨大平 孝, "Qファクタは七色仮面, "信学誌, vol. 99, no. 8, pp. 856-858, Aug. 2016
⑩水野皓司, "今更ながら, Qって何?, "信学誌, vol. 99, no. 12, pp. 1191-1192, Dec. 2016

(項番4) WPT設計解析手順

本資料におけるWPT設計解析フローチャートを図4-1に示す。

#### S-FINX — Technologies

Make & Lead for good people.





図4-1 WPT設計解析フローチャート

(1)送受電コイルの作製

#### S-FINX — Technologies

今回作製した送電側(Tx)と受電側(Rx)のコルを下図に示す。 Make & Lead for good people. 4mの走行中給電を達成するためTxコルは全長4mとし、Rxコルはミ四駆と同サイズとした。 (コルを作製する際はコンテストHPの"競技ルール"をお読みください。)



②結合係数*k*測定(1/2)

S-FINX Technologies

Make & Lead for good people.

結合係数kの算出方法について(電気学会でよく使われている方法) 結合係数を測定する方法は様々な種類があるが、k が0.1程度の小さな場合は 受電側ショート法では測定誤差が大きくなる。

★ 用意するものはインピーダンスアナライザor VNA(ベクトルネットワークアナライザ) 手順1 結合係数*k*を測定したい距離に設置し、 図4-2-3に示すようにb-dを接続し、L<sub>g</sub>を測定する。

$$L_{\beta} = L_1 + L_2 - 2M \quad \cdot \quad \cdot \quad (1)$$

手順2 L<sub>1</sub>, L<sub>2</sub>のインダクタンスを個別に測定し、その値を②③に代入して kを求める。

$$M = \frac{L_1 + L_2 - L_\beta}{2} \cdot \cdot \cdot (2) \quad k = \frac{M}{\sqrt{L_1 L_2}} \quad \cdot \cdot \cdot (3)$$



図4-2-2 Tx-RX接続前





図4-2-3 Tx-RX接続後

②結合係数*k*測定(2/2)

S-FINX — Technologies

Make & Lead for good people.

#### Tx-Rxの距離と位置ずれ特性を測定した。



本仕様コイルの結合係数特性は距離や位置ずれが起きると結合係数が大きく低下するため、 「位置の自由度」が低い。このことを「ロバスト性」が低いとよく表現される。

②無負荷*Q*値測定(1/2)

無負荷の算出方法について

無負荷*Q*値測定の原理については以下の参考文献に詳しく示されている。 ①小林禧夫 "マイクロ波共振器の測定技術" Microwave Workshop Digest (MWE2000), pp.431-442, 2000

★ 用意するものはVNA(ベクトルネットワークアナライザ)

測定手順に関して参考文献⑪から一部抜粋する。

(1) ω = ω<sub>0</sub> における反射損 L<sub>0</sub>(dB) を測定する。
(2)式(2.23)より L<sub>1</sub> を計算する。
(3) L<sub>1</sub>(dB) のときのω<sub>1</sub>, ω<sub>2</sub> を測定する。
(4)式(2.25),(2.27),(2.28)よりQ<sub>L</sub>、Q<sub>u</sub>、Q<sub>e</sub>を計算する。

まとめると、TxもしくはRxに使用したい周波数になるように コンデンサを接続し、*S*<sub>11</sub>を測定する。測定データから図に示す パラメータを読み取り,計算式に基づき無負荷*Q*,値を計算する。

他にインピーダンスアナライザを用い、LとRを測定してQuを求める方法もある。



図4-2-6 参考文献①より抜粋

S-FINX

Technologies

Make & Lead for good people.

②無負荷*Q*値測定(2/2)

S-FINX Technologies Make & Lead for good people.

実際に無負荷0値を算出した。以下の表にまとめる。

項番	項目	Тх	Rx	備考
1	L [uH]	8. 7	3.9	
2	<i>C</i> [uF]	0. 62	1. 47	
3	$f_{o}$ [kHz]	68.5	66.5	
4	<b>Q</b> <sub>u</sub>	14. 6	32. 7	

表4-2-1 各パラメーター覧

→ここまでのパラメータ, kQにより理論上の最大効率を算出する。

準備完了-!!

③kQ積の算出方法(1/2)

Tx-Rx間距離=0cm, 位置ずれ=0cmと最も結合係数*k*が高いときの kQ積を求め、効率に変換した。

$$kQ\mathbf{\bar{t}} = fm = k\sqrt{Q_{tx}Q_{rx}} = 0.12\sqrt{14.6 \times 32.7} = 2.62$$
$$\eta[\%] = \frac{fm^2}{(1+\sqrt{1+fm^2})^2} \times 100 = 47.5\%$$

Tx-Rx間距離による効率の変化を次に示す。

表4-3-1 Tx-Rx距離による理論効率特性一覧

S-FINX

→Technologies

Make & Lead for good people.



図4-3-1 Tx-Rx距離による理論効率特性

③kQ積の算出方法(2/2)

前頁で示したほかに、 $k \ge 0$ から最大効率をグラフから読み取る方法があり、 「最大伝送効率 $\eta_{max}$ 早見チャート」(図4-3-2)を紹介する。

参考文献①

大平 孝「Sパラメータと電力効率の落とし穴」 RFワールド, No. 43, pp. 27-28, Aug. 2018.



図4-3-2 参考文献①より抜粋

S-FINX

→Technologies

Make & Lead for good people.

④最適負荷の算出方法

kQ積における最大効率は47.5%であった。(距離0cm) Make & Lead for good people. 注意が必要なのはこの最大効率は「最適な負荷」を接続した場合の効率である。 最適負荷に関しては下記の参考文献⑬にて詳しく述べられている。

#### 参考文献

①遠井 敬大,金子 裕良,阿部 茂 "非接触給電の最大効率の結合係数kとコイルのQによる表現"
電気学会研究会資料. SPC,半導体電力変換研究会 2011(176), pp. 17-22, 2011-12-01



Technologies

詳細は参考文献⑬にまかせ、今回はP-P方式を採用しているので、下記の計算式により20.4Ωとなる。

表4-4-1 ①より抜粋

S-FINX

表1 最大効率  $\eta_{\text{max}}$  とその抵抗負荷の値  $R_{\text{Lmax}}$ Table 1.  $\eta_{\text{max}}$  and  $R_{\text{Lmax}}$ .

N	- UN
+	送電側のLに対して「並列」にC 受電側のLに対しても「並列」にCが 接続されているので「P-P方式」です。

 $R_{LMAX PP} = \frac{r_2 Q_{rx}}{k} \left| \frac{Q_{rx}}{Q} = \frac{0.05 \times 32.7}{0.12} \right| \frac{32.7}{14.6} = 20.4$ 

また、P-S方式だと最適負荷は0.13Ωとなる。

$$R_{LMAX\,PS} = kr_2 \sqrt{Q_{tx}Q_{rx}} = 0.12 \times 0.05 \sqrt{14.6 \times 32.7} = 0.13\Omega$$

方式により、最適負荷は異なります。その他にも様々なパラメータ、特性が 変わるので各方式の「個性」を考えつつ方式を選んでください。 Resonant<br/>capacitor※  $\eta_{max}$  $R_{Lmax}$ SP $\frac{1}{1+\frac{2}{k\sqrt{Q_1Q_2}}}$  $\frac{r_2Q_2}{k}\sqrt{\frac{Q_2}{Q_1}}$ PS $\frac{1}{1+\frac{2}{k\sqrt{Q_1Q_2}}}$  $kr_2\sqrt{Q_1Q_2}$ SS $\frac{1}{k^2}\frac{Q_2}{Q_1}$  $\frac{kr_2\sqrt{Q_1Q_2}}{k\sqrt{Q_1Q_2}}$ PP $\frac{r_2Q_2}{k\sqrt{Q_1Q_2}}\sqrt{\frac{Q_2}{Q_1}}$ ※  $\frac{1}{k^2}\frac{Q_2}{Q_1} >>1$  $\mathcal{O}$ 場合

#### ⑤Simよる効率測定結果(理想電源使用)

#### →Technologies 「LT-SPICE」を用いてkQ積の確認を行った。 Make & Lead for good people. 50 47 % 「simetrix/simplis」のエレメント版(無料)もおすすめです!LT-SPICEより解析速度が早い! <u>s</u> 40 K1 Ltx Lrx 0.12 Rin 42 % OUT IN 42 % に 30 10 10 V1 Ltx 0.001 36 %-<sup>o</sup> Lrx ⇒ **3.9u** 钾想電源 Ctx Crx Rout 0.62u Rrx 1.47u 20 Rser=0 Rtx 0.05 SINE(0 15 67k) 0.2451 11 % 0 .tran 10m startup $\overline{}$ 10 20 30 40 50 0 LT-Spiceシミュレーション回路 図4-5-1 負荷抵抗[Ω] 図4-5-2 伝送効率の負荷抵抗特性

表4-5-1 各負荷抵時の測定値(実効値)

表4-5-2 理論値との比較

S-FINX

項番	Vin[V]	Pin[W]	Vout[V]	Rout[ $\Omega$ ]	Pout[W]	η [%]	備考
1	10. 5	2. 1	0.5	1	0. 2	11	
2	10. 5	3.9	4. 1	10	1.7	42	
3	10. 5	5.5	7.2	20	2.6	47	最大効率
4	10. 5	6.5	9.1	30	2.8	42	
5	10.5	8.0	12.0	50	2.9	36	

項目理論値シミュレーション値最大効率47.5%47%最適負荷20.4Ω20Ω

→最適負荷と最大効率が一致。

#### ⑥Simによる効率測定結果(IH電源使用)(1/4)

Technologies Make & Lead for good people.

S-FINX

IH電源を使用時の伝送効率を「シミュレーション」し、比較をした。



図4-6-1 IH電源使用時のシミュレーション回路

図4-6-2 電源の違いによる電力伝送効率の違い ※IH電源の効率は含まれていない。η=P<sub>out</sub>/P<sub>in</sub>

最大効率が47%→32%、最大効率抵抗値は20Ω→10Ωに低下した。

#### ⑥Simによる効率測定結果(H電源使用)(2/4)

効率低下の原因を探るべく動作波形を確認した。 シミュレーションにおける各動作時の波形を示す。(負荷抵抗20Ω接続時)

Make & Lead for good people.

→Technologies

S-FINX



理想電源使用時

IH電源使用時 **図4-6-4** 

効率低下の原因→駆動周波数が67kHz→76kHzと+12%のずれ。 また、IH電源使用時には入力電流波形が正弦波ではなくなっている。

※この例のようにWPTシステムが理論通り動作できていないときは大抵共振周波数がずれてます。(体験談)

#### ⑥Simによる効率測定結果(IH電源使用)(3/4)

Technologies Make & Lead for good people.

S-FINX

IH電源使用時の共振周波数ずれはIH電源のインダクタンスが原因であった。



図4-6-5 出電源使用時のシミュレーション回路

となり、動作させたい共振周波数からずれてしまう。

対策→L1のインダクタンスを打ち消すために並列にコンデンサを接続。

#### ⑥Simによる効率測定結果(IH電源使用)(4/4)



S-FINX

#### ⑦実測による効率測定結果(II電源使用)

#### S-FINX →Technologies



simと実測ともに負荷抵抗20Ωにおいて最大効率となったが、 最大効率値は実測で37%が最大値となり、kQ積に比べて10%小さい値となった。

→高周波損失の増加とIH電源内のL<sub>1</sub>, L<sub>2</sub>の抵抗成分が効率低下の原因と考える。

⑧整流回路を接続した場合

#### 整流回路を接続した場合の効率の変化をシミュレーション上で確認した。 (a), (b)の効率の違いは整流回路により力率が低下することが原因である。

(b), (c) で最適負荷の違いはCoutが追加されることで負荷の見かけ上のインピーダンスが変化したからである。



S-FINX

→Technologies

Make & Lead for good people.

⑨ミニ四駆を接続した場合

最後にミニ四駆を接続した場合について述べる。

Make & Lead for good people.

Technologies

S-FINX

ミニ四駆の「モーター」は純粋な負荷抵抗ではない。LとRで構成され、モーターの回転率により インピーダンスが変化することから、最大効率(最適負荷)で動作させるのは非常に難易度が高い。



インピーダンス変換に関する参考資料:

 ①粟井郁雄、"磁界結合共振器型WPTシステムの設計法—4つのインピーダンス変換法の有効利用—"、信学 技報、WPT2016-25, pp. 31-36, 2016年10月.

10デモ走行(1/2)

S-FINX Technologies

今回の入力直流電源の仕様は「12V-2A」合計24W。ミニ四駆の電池駆動時の電力は Make & Lead for good people. およそ「3V-0.5A」合計1.5Wなのでシステムとしての効率が6.3%あれば動作可能である。 今回作製したコイルはkQ積で47%、IH電源,整流回路等により効率は低下するが、 多少、最適負荷から外れても十分にミニ四駆を走らせる電力を確保できる。

以下に今回のデモシステムの構成を示す。DC/DCコンバータはミニ四駆のモーターの破壊防止と力率改善のために接続した。





S-FINX Technologies

Make & Lead for good people.

実際の走行時の画像を示す。





本資料がデモシステムを作製の参考になれば幸いです。

本資料内でご指摘、ご質問等がありましたら些細な点でもよろしいので御連絡頂けると幸いです。 伊藤宛 ryuji\_ito@s-finx.com



Make & Lead for good people.

#### おまけ

## H電源解析(1/5)

## S-FINX



図2 動作波形①

### **H電源解析**(2/5)

## S-FINX

→Technologies

②の期間(Vds1が12V以下)

Vds1の低下により、D2に電流 •••• ▶が流れる。 すると、Rgs2に電流が流れなくなりVgs2が低下、FET2がOFFしていき、D1に 電流が流れなくなる。代わりにRgs1の電流 ·····▶ が増加、Vgs1電圧が増加し FET1がONする。



図3 動作解析②



図4 動作波形②

## H電源解析(3/5)

## S-FINX



図6 動作波形③



図8 動作波形⑤

### **H電源解析**(5/5)

## S-FINX

→Technologies

⑤の期間(Vds2が12V以下)

Vds2の低下により、D1に電流 •••• か流れる。 すると、Rgs1に電流が流れなくなりVgs1が低下、FET1がOFFしていき、D2に 電流が流れなくなる。代わりにRgs2の電流 ·····▶が増加し、Vgs2電圧が増加 しFET2がONする。



図9 動作解析⑥



図10 動作波形⑦