Simulation of Offset Reflector Antennas using NEC2++ Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ

NEC2++ を用いたオフセット型反射アンテナのシミュレーション 武安義幸 / JA6XKQ

OpenSCAD を用いてオフセット型反射アンテナのモデルを容易に生成することが可能となったので[1]、NEC2++ でその特性をシミュレーションする。

はじめに

アマチュアにとっては大型な直径 100 波長の対称型カセグレン・アンテナのシミュレーションを行った。[2] 反射効率を考慮すると直径 15 波長程度のサブ・リフレクタを採用したいところであるが、サブ・リフレクタに起因する遮蔽損失とのせめぎ合いとなってくる。それでは、サブ・リフレクタによる遮蔽の無いオフセット型の特性をシミュレーションで確認してみたい。

オフセット型反射アンテナの設計手順

数値例とともに設計手順が示されている文献 [3] を参照する。設計パラメータの定義をカ セグレン型については 図-1 と 図-2 に、グレゴリアン型については 図-3 と 図-4 にそれ ぞれ示す。

設計条件として下記のパラメータを仮定する。

- 1 メイン・リフレクタの直径 D は 100 波長で、-10 dB の照射テーパーとする。
- 2 アンテナ全体の形状は、130 波長(高さ)×100 波長(幅)×100 波長(奥行 き)とする。
- 3 メインとサブのリフレクタ間には少なくとも 10 波長の間隔 dc を設ける。
- 4 フィードからサブ・リフレクタ端を見込む角度 eは 12 度とする。

サブ・リフレクタの直径 Vs は、第1~3項の関係から、130 100 10 = 20 波長以下と なる。反射板として機能するには 10 波長以上が必要なので、ここでは Vs = 15 波長とす る。また、第2項の奥行きの仮定から、L = 95 波長とする。

ステップ -1: メイン・リフレクタのオフセット位置 do を求める。

$$d_o = \left(\frac{D}{2}\right) \frac{2d_c + D + V_s}{D + \sigma V_s} \quad \dots (1)$$

ここで、 はカセグレン型では 1、グレゴリアン型では +1 とする。

ステップ 2: メイン・リフレクタの焦点距離 F を求める。





図-1 : 設計パラメータの定義(Y軸投影) - カセグレン型

(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ

ステップ 3: サブ・リフレクタのチルト角度 を求める。

$$\tan\left(\frac{\beta}{2}\right) = \frac{8d_oF}{D^2} \tan^2\left(\frac{\theta_e}{2}\right) \left[1 + \left(\frac{4F}{D}\right)^2 \left\{1 - \left(\frac{d_o}{2F}\right)^2\right\} \tan^2\left(\frac{\theta_e}{2}\right)\right] \quad \dots (3)$$

ステップ 4: サブ・リフレクタの離心率 e を求める。



カセグレン型では e>1 の双曲面、グレゴリアン型では 0<e<1 の楕円面となる。ここで、 o は、メイン・リフレクタの母体であるパラボラの焦点からメイン・リフレクタの中心を見た角度 で、次式で与えられる。

$$\theta_o = -2 \tan^{-1} \left(\frac{d_o}{2F} \right) \quad \dots (5)$$

ステップ 5: サブ・リフレクタ面に対するフィードのチルト角度 を求める。



$$\alpha = 2 \tan^{-1} \left\{ \left(\frac{e+1}{e-1} \right) \tan \left(\frac{\beta}{2} \right) \right\} \quad \dots (6)$$

ステップ 6: サブ・リフレクタの焦点間距離 2c を求める。

$$2c = \frac{-2\sigma eV_s}{\left(e^2 - 1\right)\left\{\frac{\sin\theta_L}{e\cos(\theta_L - \beta) + 1} - \frac{\sin\theta_U}{e\cos(\theta_U - \beta) + 1}\right\}} \quad \dots (7)$$

ここで、 u と L はメイン・リフレクタの母体であるパラボラの焦点からメイン・リフレクタの上端と下端を見た角度で、それぞれ次式で与えられる。





図-4 : 設計パラメータの定義(Z軸投影) - グレゴリアン型



ステップ 7: フィードからサブ・リフレクタを見込んだ角度 e を求める。

$$\theta_e = -\sigma \left[2 \tan^{-1} \left\{ \left(\frac{1-e}{1+e} \right) \tan \left(\frac{\theta_U - \beta}{2} \right) \right\} - \alpha \right] \quad \dots (10)$$

当初、 e を 12 度と仮定したが、ここまでに求めた各パラメータから e が正確に求められる。

ステップ 8: メイン・リフレクタの母体であるパラボラの曲面を求める。

$$z = \frac{x^2 + y^2}{4F} \quad \cdots (11)$$

ステップ 9: サブ・リフレクタの母体である双曲面(カセグレン型)、または、楕円面(グレゴリアン型)を求める。

双曲面(カセグレン型)

$$z = \sqrt{\left(\frac{b}{a}x\right)^2 + \left(\frac{b}{a}y\right)^2 + b^2} \quad \dots (12)$$

楕円面(グレゴリアン型)

$$z = \sqrt{-\left(\frac{b}{a}x\right)^2 - \left(\frac{b}{a}y\right)^2 + b^2} \quad \dots (15)$$

ここで、

$$a = \frac{c}{e} \cdots (13)$$
$$b = \sqrt{c^2 - a^2} \cdots (14)$$

(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ

オフセット型反射アンテナの設計パラメータ

前述のステップ 1 ~ ステップ 7 で求めた設計パラメータを表-1 にまとめる。

シミュレーション・モデル

表-1 に示す設計パラメータから生成したカセグレン型およびグレゴリアン型のシミュレーション・モデルを、図-5 と図-6 にそれぞれ示す。モデルの生成には OpenSCAD を用いた。[1]

Parameter	Cassegrain	Gregorian	
D	100	100	
dc	10	10	
Vs	15	15	
do	79.41	58.70	
	-1	+1	
L	95	95	
F	107.25	82.84	
	10.11 deg	5.44 deg	
0	40.63 deg	39.02 deg	
e	2.52	0.49	
	23.15 deg	-15.87 deg	
U	62.21 deg	66.54 deg	
L	15.62 deg	6.01 deg	
с	16.86	13.39	
е	11.89 deg	11.95 deg	
a	6.69	27.25	
b	15.48	30.37	

表-1:オフセット型反射アンテナの設計パラメータ

(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ

フィード・ホーン・アンテナには、設計パラメータに示すように、サブ・リフレクタを見込む約 12 度の角度で -10 dB の照射テーパーとなる特性を必要とする。本来であれば、そのよう な特性のフィード・ホーン・アンテナを準備すべきであるが、オフセット型反射アンテナのシ ミュレーションをまずは試してみたいという目的から、特性が近い既存の "3 セクション・コ ニカル・ホーン "[4] を用いる。"3 セクション・コニカル・ホーン "の照射テーパー特性 は、約 13 度で -10 dB である。

図-5 および **図-6** に示すシミュレーション・モデルにおいて、サブ・リフレクタの焦点を座標 原点としている。基本的には、フィード・ホーン・アンテナの位相中心(Phase Center)を その座標原点(サブ・リフレクタの焦点)に置く。しかし、**図-5** および **図-6** では、総合で のゲインが最大となるようにフィード・ホーンを配置した様子を示している。結果として、 フィード・ホーンの開口面が、座標原点よりもサブ・リフレクタに近づいたものとなっている。 **図-5** のカセグレン型で 120 mm、**図-6** のグレゴリアン型で 75 mm 近づいている。

シミュレーション・モデルは、Surface Patch で構成されている。シミュレーション・モデルの



構成要素を **表-2** にまとめる。 **表-2** において Number はパッチの概略数を示す。 シミュ レーション結果がパッチのサイズに依存することが解っているので、パッチのサイズはでき るだけ小さくしてモデルのメッシュを細かく刻みたい。 しかし、計算時間を短縮するために、 PC の RAM メモリ(144 GB)内に収まるようにパッチ総数(パッチ・サイズ)を調整し た。

シミュレーション結果

NEC++ でのシミュレーション結果を、図-7 ~ 図-10 に示す。 シミュレーションの周波数は 10.45 GHz。

シミュレーションに要したメモリは約 130 GB で、計算時間は約 4 時間 20 分であった。



(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ

考察

メイン・リフレクタの直径が 100 波長の場合、開口面積から推定されるゲインは 約 48 dBi であり、シミュレーション結果のゲインは概ね妥当と判断される。また、輻射パターンにチ ルトがないことと、その形状から判断して、シミュレーション・モデルに致命的な間違いは 無いようである。

対称型カセグレン・アンテナのシミュレーション結果 [2] とゲイン等の数値を直接比較する のは、シミュレーション・モデルでの Surface Patch の形状、サイズ、メッシュ数が相異する ので早計である。対称型カセグレン・アンテナについても OpenSCAD を用いてモデル生成 してみることと、オフセット型については Surface Patch のサイズとメッシュ数の影響を検 証することが必要である。

オフセット型反射アンテナの設計パラメータには、"サブ・リフレクタ面に対するフィードの チルト角度 "と"サブ・リフレクタのチルト角度 "なるパラメータが存在する。これら は、プライム・フォーカスのオフセット型反射アンテナには存在しないパラメータである。こ れらのチルト角度は"水口の条件(Mizuguchi Condition)"と呼ばれるもので、交差偏 波を抑圧する手法である。[3] 交差偏波の発生具合については本シミュレーションでは検 証していないので、今後の課題である。

本シミュレーションの所期の目的は"サブ・リフレクタの反射効率と遮蔽損失のせめぎ合 いの検証"であった。しかし、本稿ではモデル生成の有効性を確認したのみで、ようやく 検証の緒に就いたばかりである。

Sub System	Surface Patch	Cassegrain	Gregorian
Feed Horn	Shape	Quadrilateral	Quadrilateral
	Size	0.2	0.2
	Number	5,000	5,000
Sub Reflector	Shape	Triangular	Triangular
	Size	0.13	0.18
	Number	15,400	12,600
Main Reflec-	Shape	Triangular	Triangular
tor	Size	0.82	0.79
	Number	22,900	24,600

表-2: シミュレーション・モデルの構成要素

(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ



図-7 : オフセット型カセグレン・アンテナの輻射パターン (=±180 deg.)



(C) 2016, Yoshiyuki Takeyasu / JA6XKQ



図-9 : オフセット型グレゴリアン・アンテナの輻射パターン (= ± 180 deg.)



図-10 : オフセット型グレゴリアン・アンテナの輻射パターン (= ± 30 deg.)



まとめ

OpenSCAD を用いてオフセット型反射アンテナのモデルを容易に生成することが可能となったので、NEC2++ でその特性をシミュレーションした。生成したモデルの有効性を確認 することができた。シミュレーションした特性の検証にはモデルのチューニングが課題である。

アマチュアにはサブ・リフレクタを持つオフセット型反射アンテナを製作することは容易で はない。サブ・リフレクタの無いプライム・フォーカスのオフセット型の実用例は多くあり、そ の最適化を行うにあたって、対称型とオフセット型のいずれをも含んで検証することは局 所解に陥ることなく大局解に到達する解法だと考える。

11

[1] 武安義幸, JA6XKQ, "OpenSCAD による NEC2 モデル生成," 2016. http://www.terra.dti.ne.jp/~takeyasu/OpenScad_Nec2_2.pdf

[2] 武安義幸, JA6XKQ, "NEC2++ を用いたカセグレン・アンテナのシミュレーション," 2015.

http://www.terra.dti.ne.jp/~takeyasu/Nec2ppMainRef_1.pdf

[3] Zaw, Zaw Oo, E-P. Li, and L-W. Li. "Analysis and design on aperture antenna systems with large electrical size using multilevel fast multipole method." Journal of electromagnetic waves and applications 19.11 (2005): 1485-1500. http://ie-uestc.org/lwli/Publications/Journals/J-240.pdf

[4] 武安義幸, JA6XKQ, "NEC2++ によるホーン・アンテナのシミュレーション," 2011. http://www.terra.dti.ne.jp/~takeyasu/Nec2pp3SecHorn.pdf