3-4 マルチビームアンテナ

3-4 Multibeam Antenna System

小澤 悟 長谷川 巧 島田政明 平山勝規 小石洋一 OZAWA Satoru, HASEGAWA Takumi, SHIMADA Masaaki, HIRAYAMA Katsunori, and KOISHI Yoichi

要旨

2008 年に打上げ予定の超高速インターネット衛星搭載用マルチビームアンテナの RF 性能について 概説する。

A multibeam antenna system is being developed for mounting on WINDS, the GIGA bit class communication satellite, slated for launch in 2008 by JAXA. This paper describes the RF characteristics of this antenna system.

[キーワード]

衛星通信, 超高速インターネット衛星, Ka 帯, マルチビームアンテナ, 衛星開発 Satellite communications, Wideband Internetworking Engineering Test and Demonstration Satellite, Ka band, Multibeam antenna system, Satellite development

1 まえがき

MBA (マルチビームアンテナ)は、2008 年に打 上げ予定の WINDS (超高速インターネット衛星) に搭載されるアンテナである。このアンテナは、 マルチポートアンプとともに、Ka 帯を使用し、 5 m のアンテナを持つ地上局に対し 1.2 Gbps の 送受信及び地域別降雨保証を実現する技術の実証 を行う。このため、1 ビームに 1 ホーンのマルチ ビーム、Ka 帯通信衛星では史上初となる偏波グ リッド板、軌道上でも高い鏡面精度を保つ主反射 鏡などを採用している。

本稿では、WINDS 回線成立性にかかわる MBAの RF 性能について概説する。

2 仕様

WINDS のサブシステムである MBA は、固定 ビーム通信用アンテナであり、同じく WINDS サ ブシステムであるマルチポートアンプと合わせ、 開口径 5 m のアンテナを持つ地上局に対して 1.2 Gbps、45 cm のアンテナを持つ地上局に対し て 155 Mbps の送信を実現するように設計されて いる。表1に固定ビームに関する WINDS の仕様 を示す。MBA は、国内及び周辺都市をカバーす る国内 MBA と、アジア太平洋地域をカバーする 海外 MBA から構成されている。MBA のカバ レッジは、図1のように、国内 MBAが 12 エリ ア、海外 MBAが7エリア、合計 19 エリアとな る。表2に MBA の仕様を示す。

3 RF特性^[1]

3.1 設計

図 2(a) に MBA の外観を示す。MBA は、主と して、2 枚の開口径 2.4 m 相当の主反射鏡、2 枚 の副反射鏡、偏波グリッド板、19 の給電ホーンを 擁する三つの給電部から構成される。

MBA では、国内 MBA の限られた空間に 12 ビームに対応する給電ホーンを配置するため、偏 波グリッド板を採用している。図 2(b) にその概 念図を示す。偏波グリッド板は電波吸収率の小さ い誘電体パネルに等間隔・平行にグリッドを配置 した構成で、直線偏波のうち、電界方向がグリッ



ドに対して平行な直線偏波である V 偏波を反射 し、電界方向がグリッドに対して直行する H 偏

表1 固定ビーム通信に関する要求値

		値
国证粉	送信	18GHz
问仅数	受信	28GHz
ビームカバ	レッジ	(
ビール料	日本	12
山奴	海外	7
偏波		直線
	北海道西、関東、近	67.9dBW
FIDD	畿、儿州 	
EIRP	北) (市) (市) (市) (市) (市) (市) (市) (市) (市) (市	67.6dBW
	沖縄、その他	67.3dBW
	北海道東、北海道西、	
C/T	東北、関東、中部、	16.9dB/K
0/1	九州、近畿、中四国	
	沖縄、その他	16.3dB/K

波を透過する設計となっている。そのため、偏波 グリッド板を挟んで、一方に V 偏波給電部、他

表2 マルチビームアンテナに対する要求値

		値
偏波	北海道東、東北、中 部、中四国、沖縄、 シンガポール	垂直
	北海道西、関東、近 畿、九州、その他、	水平
送信アンテ	北海道西、関東、近 畿、九州	45.4dBi
大利得(*)	北海道東、東北、中 部、中四国	45.1dBi
	沖縄、その他	44.8dBi
受信アンテ ナ利得 (*)	北海道東、北海道西、 東北、関東、中部、 九州、近畿、中四国	45.9dBi
	沖縄、その他	45.3dBi
アイソレージ	ンヨン	25dB
(*)マルチビー	-ムアンテナ内の導波:	管ロスを含む



図1 マルチビームアンテナのカバレッジ



方に H 偏波給電部を配置することが可能である。 各給電部には 5 ~ 7 の給電ホーンが配置されて おり、各ホーンは焦点から外れた位置に配置され ている。離焦点位置へのホーンの配置は、アンテ ナの RF 性能の劣化の原因となるため、MBA で は、オフセットカセグレン方式を採用している。 これにより、論理的な F/D を 3.4 と大きく設定で き、離焦点による RF 性能の劣化を軽減している。

3.2 ピーク利得とアンテナ放射パターン

MBA の各ビームのピーク利得を解析した。 表3~6に、それぞれ国内 MBA 送信ビーム、受 信ビーム、海外 MBA 送信ビーム、受信ビームの ピーク利得の解析結果を示す。これらの表より、 MBA はピーク利得要求値を満足していることが 確認できる。また、アンテナ放射パターンも解析 している。代表例として、図3~6に、関東送信

表3 国内 MBA 送信ビーム利得

Ľ-4		北海道西	関東	近畿	九州	ソウル	北京	上海	北海道東	東北	中部	中四国	沖網
偏波	141	н	н	н	н	н	н	н	V	V	V	V	V
照射点利得	17.7GHz	51.4	51.4	51.4	51.4	49.4	49.6	50.8	51.3	51.2	51.2	51.3	51.1
解析值	18.25GHz	51.7	51.7	51.7	51.7	49.8	50.0	51.1	51.6	51.5	51.5	51.6	51.4
(dBi)	18.8GHz	52.0	52.0	52.0	52.0	50.2	50.3	51.4	51.9	51.8	51.8	51.9	51.7
照射領域	17.7GHz	49.4	49.3	49.3	49.3	-	-	-	49,3	49.2	49.2	49.2	-
解析值	18.25GHz	49.6	49.5	49.5	49.5	-	-	-	49.5	49.4	49.4	49.4	-
(dBi)	18.8GHz	49.8	49.7	49.7	49.7		-	-	49.7	49.6	49.6	49.6	-
照射点アンテナ利得	17.7GHz	47.8	47.8	47.8	47.8	45.8	45.8	47.2	47.4	47.3	47.3	47.4	47.5
	18.25GHz	48,1	48.1	48.1	48.1	46.2	46.2	47.5	47.7	47.6	47.6	47.7	47.8
(dBi)	18.8GHz	48.4	48.4	48,4	48.4	46.6	46.5	47.8	48.0	47.9	47.9	48.0	48.1
照射領域アンテナ利得	17.7GHz	45.8	45.7	45.7	45.7	-	-	-	45.4	45.3	45.3	45.3	-
	18.25GHz	46.0	45.9	45.9	45.9	-	-	-	45.6	45.5	45.5	45.5	-
(dBi)	18.8GHz	46.2	46.1	46.1	46.1	-	-	-	45.8	45.7	45.7	45.7	-
仕様値(dBi以 (国内8ビームは照射 その他は照射点での	L) 領域、 D利得)		45	i.4			44.8			45	.1		44.8

表4 国内 MBA 受信ビーム利得

E-4		北海道西	関東	近畿	九州	ソウル	北京	上海	北海道東	東北	中部	中四国	沖縄
儒波		н	н	н	н	н	н	н	V	V	V	V	V
照射点利得	27.5GHz	54.3	54.4	54.5	54.4	54.2	53.0	53.7	54.2	54.7	54.7	54.2	53.7
解析值	28.05GHz	54.4	54.5	54.5	54.5	54.4	53.0	53.7	54.3	54.8	54.8	54.3	53.7
(dBi)	28.6GHz	54.5	54.5	54.6	54.5	54.5	53.1	53.8	54.3	54.9	54.9	54.3	53.7
照射領域	27.5GHz	52.0	51.9	51.9	51.9	-	-	-	50.5	50.2	50.1	50.2	-
解析值	28.05GHz	52.0	51.9	51.9	51.9	-	-	-	50.4	50,2	50.1	50.1	-
(dBi)	28.6GHz	52.0	51.9	51.9	51.8	-	-	-	50,4	50.2	50,1	50,1	-
照射点アンテナ利得	27.5GHz	48.8	48.9	48.9	48.8	48.7	47.4	48.2	50.2	50.7	50.7	50.2	49,6
	28.05GHz	48.9	48.9	49.0	49.0	48.8	47.5	48.2	50.2	50.8	50.8	50.2	49.7
(dBi)	28.6GHz	48.9	49.0	49.0	48.9	48.9	47.5	48.2	50.2	50.8	50.8	50.3	49.7
照射領域アンテナ利得	27.5GHz	46.5	46.3	46.4	46.3	-	-	-	46.4	46.2	46.1	46.1	-
	28.05GHz	46.5	46.3	46.3	46.3	-	-	· -	46.4	46.1	46.1	46.1	-
(dBi)	28.6GHz	46.4	46.3	46.3	46.3	-	-	-	46.3	46.1	46.0	46.0	-
仕様値(dBi以. (国内8ビームは照射 その他は照射点で(上) 領域、 の利得)		45	5.9			45.3	, A		4	5.9		45.3

表5 海外 MBA 送信ビーム利得

	Ľ-4		7=7	香港	パンコク	ハンカロ7	ジャカルタ	クアラルンプール	シンカポール
	偏波		H.	н	Н	н	н	Н	V
	照射点利得	17.7GHz	49.7	49.4	51.1	50.7	50.3	48.2	48.3
	解析值	18.25GHz	50.0	49.7	51.4	51.0	50.6	48.6	48.8
-	(dBi)	18.8GHz	50.2	49.9	51.7	51.3	50.8	49.0	49.2
	照射点アンテナ利得	17.7GHz	46.6	46.3	48.0	47.6	47.2	45.1	45.2
		18.25GHz	46.9	46.6	48.3	47.9	47.5	45.5	45.7
	(dBi)	18.8GHz	47.1	46.8	48.6	48.2	47.7	45.9	46.1
	仕様値(dBi以 (国内8ビームは照射 その他は照射点で	上) 対領域、 の利得)				44.8		•	

表6 海外 MBA 受信ビーム利得

	E-4		マニラ	香港	パンコク	ハンカロア	ジャカルタ	クアラルンプール	シンカポール
	偏波	偏波 [23:50]		Н	Н	н	н	н	V
	照射点利得	27.5GHz	52.0	51.7	54.2	53.8	53.4	53.2	53.6
	解析值	28.05GHz	51.9	51.7	54.3	53.9	53.5	53.3	53.8
	(dBi)	28.6GHz	51.9	51.7	54.4	54.0	53.6	53.5	54.0
	照射点アンテナ利得	27.5GHz	48.4	48.1	50.7	50.3	49.9	49.6	50.1
		28.05GHz	48.4	48.1	50.7	50.3	50.0	49.8	50.3
	(dBi)	28.6GHz	48.4	48.1	50.8	50.4	50.1	50.0	50.5
	仕様値(dBi以 (国内8ビームは照射 その他は照射点で	上) 対領域、 の利得)				45.3			

NiCT 35

ビーム、受信ビーム、バンコク送信ビーム、受信 ビームのアンテナ放射パターン解析結果を示す。









3.3 アイソレーション

MBA はビーム間アイソレーションを規定して いる。送信ビーム間アイソレーションの概念を 図7に示す。送信ビーム間アイソレーションは、 希望ビームのアンテナパターン XadBiと、干渉 ビームのアンテナパターン XidBiの差 LidB を計 算し、アイソレーション Lのパターンを作成する ことで評価している。例として、関東送信ビーム のアイソレーションパターンを図7に示す。同様 に、受信ビーム間アイソレーションの概念を図8 に示す。受信ビーム間アイソレーションは、希望 ビームの照射領域端でのアンテナ利得 XadBiと、 希望ビームの照射領域でのアンテナパターン XidBiとの IidB 差を計算し、アイソレーション Ir のパターンを作成することで評価している。例と して、関東受信ビームのアイソレーションパター ンを図 9、10 に示す。これらの解析により、 MBA はビーム間アイソレーション仕様を満たし ていることを確認している。ビーム間アイソレー ションの仕様値を表7~10に示す。

4 指向方向制御 [2]

4.1 設計

軌道上で生ずるビーム方向の誤差は、追尾受信 機及びアンテナ指向制御機構と副反射鏡で構成す るアンテナ指向制御系によって補正される。アン テナ指向制御系のブロック線図を図11に示す。







表7 国内 MBA 送信ビーム間アイソレーション仕様値

		希望ビーム											
	and set from the	北海道東	北海道西	東北	関東_	中部	近畿	中四国	九州	沖縄	ソウル	北京	上海
干涉ビーム	北湖道東		25	N/A	30	18	30	25	30	25	30	30	30
	北海道西	25		25	N/A	30	18	30	25	30	25	25	25
	東北	N/A	25		25	N/A	30	18	30	25	30	30	30
	関東	30	N/A	25		25	N/A	30	18	30	20	25	25
	中部	18	30	N/A	25	-	25	N/A	30	25	30	30	30
	近畿	30	18	30	N/A	25		25	N/A	30	N/A	25	25
	中四国	25	30	18	30	N/A	25		25	18	25	30	30
	九州	30	25	30	18	30	N/A	25		30	N/A	20	16
	沖縄	25	30	25	30	25	30	18	30		30	30	30
	ソウル	30	25	30	20	30	N/A	25	N/A	30	1	18	20
	北京	30	25	30	25	30	25	30	20	30	18	/	16
	上海	30	25	30	25	30	25	30	16	30	20	16	/

表8 国内 MBA 受信ビーム間アイソレーション仕様値

		希望ビーム		11		sector -			12000	and a second	and the second second		
		北海道東	北海道西	東北	関東	中部	近畿	中四国	九州	がな	ソウル	北京	上海
干涉比	北海道東		25	N/A	30	25	30	25	30	25	30	30	30
	北海道西	25		25	N/A	30	25	30	25	30	25	25	25
	東北	N/A	25	-	25	N/A	30	25	30	25	30	30	30
	関東	30	N/A	25		25	N/A	30	25	30	25	25	25
	中部	25	30	N/A	25	/	25	N/A	30	25	30	30	30
	近畿	30	· 25	30	· N/A	25	/	25	N/A	30	N/A	25	25
	中四国	25	30	25	30	N/A	25	/	25	25	25	30	30
	九州	30	25	30	25	30	N/A	25	/	30	N/A	25	20
	沖縄	25	30	25	30	25	30	25	30	/	30	30	30
	ソウル	30	25	30	25	30	N/A	30	N/A	30	/	20	20
	北京	30	25	30	25	30	25	30	25	30	20		20
	上海	30	25	30	25	30	25	30	20	30	20	20	/

NICT 37

表9 海外 MBA 送信ビーム間アイソレーション仕様値

		希望ビーム						
		マニラ	香港	パンコク	ハンガロ7	ジャカルタ	シンカボール	クアラルンプール
于涉上	マニラ	/	25	25	25	25	25	30
	香港	25	/	25	25	. 25	25	- 30
	ハンコク	25	25	/	25	25	25	30
	ハンカロ7	/ 25	25	25	1	25	25	30
	ジャカルタ	25	25	25	25	/	25	30
	シンガボール	25	25	25	25	25	/	25
	クアラルンプール	30	30	30	30	30	25	/

表10 海外 MBA 送信ビーム間アイソレーション仕様値

		希望ピーム		Sector Constant				
72.0		マニラ	香港	パンコク	ハンガロ7	ジャカルタ	シンガポール	クアラルンプール
干渉ビーム	マニラ	/	25	25	25	25	25	30
	香港	25	/	25	25	25	25	30
1	パンコク	25	25	/	25	25	25	30
	ハンカロア	25	25	25	/	25	25	30
	ジャカルタ	25	25	25	25	/	25	30
	シンカボール	25	25	25	25	25	/	25
	クアラルンプール	30	30	30	30	30	25	/



4.2 国内MBAビーム指向制御

国内 MBA に属する 12 のビームは、沖縄から のビーコン信号に基づき指向制御される。国内 MBA における、機械的指向精度誤差を除いた指 向制御系精度の仕様は、定常状態で 0.005°であ る。図 12 に定常状態における指向制御系のシ ミュレーション結果を示す。この結果より、指向 制御系精度が仕様を満たすことが確認できる。

4.3 海外MBAビーム指向制御

海外 MBA のビームは、24 時間のスキャンを 行うことで一日のビーム指向履歴の推定をし、 指向制御を行う。スキャンは、図 13 のように副 反射鏡をアンテナ駆動機構にて十字方向に制御 し、利得を測定する。スキャンの幅は約 ± 0.4° で、アンテナ利得が - 5 dB 程度の範囲である。 得られた利得を用い、アンテナパターンを







$$A = A_0 + c_1 x + c_2 y + c_3 x^2 + c_4 y^2 + c_5 xy + c_6 x^3 + c_7 y^3 + c_8 x^2 y + c_9 x y^2$$

と近似し、ピーク利得方向の推定を行う。ただし、 P[dB]は利得、x[rad]及びy[rad]はそれぞれAz、Elの方向を表すパラメータである。この推定を 5 分ごとに行い、24 時間のビーム指向履歴を 推定する。得られたビーム指向履歴を使用して、 約一週間にわたり、指向制御を行う。解析により、 この推定方法を用いた場合の指向精度は 0.042° 以 内であることが確認されている。

4.4 ビーム方向誤差と利得低下量

ビーム指向誤差は、ビーム指向精度に加え、各 ビーム間偏差などを考慮すると、総合 0.031°と なる。国内 MBA のカバレッジでは、特にカバ レッジ端での、ビーム方向誤差による利得低下量 を考慮している。利得が低下する概念を図 14 に 示す。このようにして発生する利得低下量は、最 大でも送信 1.68 dB、受信 3.52 dB である。

5 まとめ

本稿では、WINDS の回線計算の基となる MBAの RF 特性について概説した。

参考文献

- S. Ozawa, T. Maeda, M. Shimada, K. Hirayama, A. Fukatsu, and Y. Koishi, "Design of Onboard Multibeam Antenna System for Giga Bit Class Communication Satellite", 11 th Ka and Broadband Communications Conference, Rome, Sep. 2005.
- **2** S. Ozawa, M. Shimada, Y. Koishi, K. Hirayama, and K. Maeda, "The multi-beam antenna pointing system for WINDS", AIAA-2007-3162, Seoul, South Korea, 2007.



小澤 独立行政法人宇宙航空研究開発機構宇 宙利用推進本部 WINDS プロジェクト チーム 博士(工学) 宇宙構造、構造解析



長谷川 巧 宇宙技術開発株式会社 衛星通信、アンテナ

平山勝規

NEC 東芝スペースシステム株式会社 衛星搭載アンテナ、衛星搭載レーダー



島田政明

独立行政法人宇宙航空研究開発機構宇 宙利用推進本部 WINDS プロジェクト チーム 衛星通信

亦石洋一

日本電気株式会社 衛星通信システム、衛星搭載中継器