# 計算機による三点測距距離試験の評価方法について

## On the Evaluation Method of Range and Ranging Rate Data Acquired for TRRR Test of GMS-3 Mission Check

## 長谷川秀行\*

## Hideyuki Hasegawa\*

ミッションチェックの一試験項目,三点測距距離試験のデータ解析は DPC で行なわれた。試験 の主目的は,測距局の送信電力,衛星の中継器を通過する信号の種類等をいろいろ変えて,測距デ ータのバラツキの大きさやその変化傾向を評価することである。バラツキの大きさは,測距データ を一定時間の区間毎に時間の関数としてチェビシェフ多項式で最小二乗近似し,それからの偏差の 大きさで評価される。

#### 1. はじめに

ミッションチェックの試験項目の一つとして三点測距 距離試験がある。この試験の概要は,試験対象衛星を使 って実際に三点測距を行い,測距局の送信電力,衛星の 中継器を通過する信号の種類等のパラメータをいろいろ 変えて測距データの分散の大きさおよびその変化傾向を 調べることである。この試験は通信系試験の一つであっ て,試験の為のコマンド送出やデータの取込み等の主要 な作業は CDAS において実施されるが,取得されたデ ータの解析には計算機処理が必要で,今回も GMS, GMS-IIのミッションチェック時と同様に DPC におい て評価の為のデータ処理が行なわれた。このデータ処理 の概要について記す。

#### 2. 試験の目的と評価規準

TRRR システムで測定される 衛星測距局間の距離は, 静止衛星のものといえども一定ではなく変動しているも のである。Fig. 1 は各測距局からの 距離の 時間変化の 一例(ただし計算機による予測値)であるが, 軌跡は正 弦カーブにきわめて近い。衛星直下点の変化で見ても, 1日程度の時間スケールでは、南北方向には衛星の軌道 面が地球赤道面とある角度(Inclination)を持つことが 主原因となって、また東西方向には衛星の軌道が真円で なく惰円であることが主原因となって変動している。ま た東西方向のいずれかにドリフト速度を持つのが普通で ある。Fig. 2 はその1例である。実際の測距 データに はこれらの 変動の上に ランダムな 誤差が 重畳されてい る。このランダム誤差は、CDAS における 受信信号レ ベルが低いために熱雑音が主因となって生ずるものとさ れている。このランダム誤差の大きさは各測距局の送信 電力によって影響を受ける。この試験では各測距局の勤 作状態をバラメータとしてこのランダム誤差の大きさを 評価することが目的である。

評価規準は、「ランダム誤差が 2.8 m 以下であること」 および「ランダム誤差が GMS-2 ミッションチェック時 と同程度であること」となっている。2.8 m という数値 は軌道決定処理結果が画像のピクセルの地理的位置決定 に及ぼす影響を評価して決定された値である。

#### 3. データ種類と処理方法

この試験は、主系及び冗長系について同等の試験が行 なわれたが、簡単のために片系のみについて記す。Table 1 は試験時の各測距局の送信電力マトリクスである。た だしここに記されている値は代表値であって実際の送信

<sup>\*</sup> 気象衛星センターシステム管理課, Meteorological Satellite Center



Fig. 1 An example of the temporal variations of the distances between GMS and the ranging stations from 23: 30 UT, 17 July to 06: 00 UT, 19 July, 1984.

**Table 1** Matrix to show the output power combinations of the ranging stations (MARS, TARS-1, 2). Asterisk indicates a combination to be used for normal operations, and circles indicate combinations used just for the Mission Check.

MARS 送信電力 TARS 1,2 送信電力	50W	100W	200W
100W	0	0	0
200W	0	*	0

電力は若干異なると考えるべきである。 \* マークを付加 したのはノミナル値で,通常の運用はこのモードで行な われる。

試験の第一段階として、約1日間にわたって通常運用 のスケジュールに近い形で4回分の測距データが取得さ れる。このデータはマイクロ回線で CDAS から DPC に送られ、DPC において TRRR データ 編集処理 にか けられた後、軌道決定予測処理に入力される。この処理 では初期値として NASDA で決定された軌道 パラメー タを使っているので、NASDA 決定値による軌道と試験 で得られた測距データを比較することができる。 第二段階として,各測距局の送信電力および衛星の中 継器を通過する信号の種類を変えて次々に各モードの測 距データが取得される。Table 2 に通過信号の種類を示 す。モードの数は合計10となり,したがって測距回数も 10回となるが,今回のミッションチェックでは各回約6 分間のデータが取得された。測距データは1 秒に1 回の 頻度で得られるから,各回の各測距局に対する測距デー タ数は約360 であった。これらの測距データも前述と同 様に CDAS から DPC に送られ DPC において TRRR データ編集処理に入力され,さらに軌道決定予測処理に 入力される。これらの処理の内容については北村(1979)

気象衛星センター 技術報告 第11号 1985年3月



Fig. 2 An example of the temporal variations of the subsatellite point of GMS from 00:00 UT, 1 Oct to 24:00 UT, 11 Oct, 1980.

**Table 2** Matrix to show the combination patterns of the ranging stations' output powers. Dashes indicates that the relevant station output no power.

	MARS 送信電力	TARS-1 送信電力	TARS-2 送信電力
Pattern 1	100W		
2	100W	200W	
3	100₩		200W
4	100W	200W	200W

を参照して頂きたい。軌道決定予測処理に入力された測 距データは前処理(北村,1979)によって平滑化され, この時平滑化された値との標準偏差σが計算され3σ以 上離れたデータは不良データとして棄却される。平滑化 はチェビシェフの3次多項式による最小二乗近似を時間 的に連続した30データに対して行い,得られた近似多項 式は中央の10データに相当する時間に当てはめられ,し たがって棄却の対象となるのも中央の10データである。 この最小二乗近似は10データずつずらして全データに対 して行なわれる。このようにして計算された10データ番 の標準偏差をもって評価すべきランダム誤差とみなして いる。測距の初めと終りだけは20データが対象となる。

#### 4. 結果

上述のよう方法で得た結果の一部を紹介する。Fig. 3 は、MARS=100W、TARS-1=200W、TARS-2=200W の測距局送信電力モードで、衛星の冗長系中継器を使用 して取得された測距データの標準偏差の時間的推移を示 したものである。前述の評価基準を十分に満足している とともに、時間的にも安定していることがわかる。これ は結果の一例でしかないが、主系冗長系の両試験を通し て、ランダム誤差の大きさは十分に評価基準をクリアし ていた。NASDA 決定値に基づく軌道と試験で得られた 測距値とのパス(一回の測距で取得されるデータを1パ



Fig. 3 An example of the temporal variations of the random errors of the ranging data. The numbers on the abscissa mean the time from the start of the ranging in seconds, and the numbers on the ordinate mean the magnitude of the random errors which are the standard deviations in meters around the least square approximations expressed with Chebyshev polynomials of the third order.

ス分のデータと呼ぶ)毎の残差も評価することができた が,測距システムの違い,観測日時の違い等を考慮に入 れれば十分満足できる値であった。

最後に本計算機処理を実行するに際して,御指導御協 力を頂いた高橋管制課長と広岡調査管(システム管理課) に感謝致します。

付録 チェビシェフ (Chebyshev) 多項式  $T_n(x)$ 

$$n$$
次のチェビシェフ多項式  $T_n(x)$  の一般的表式は

$$T_n(x) = \frac{(-1)^{n} 2^n}{(2n)!} (1-x^2)^{1/2} \frac{d^n}{dx^n} \{ (1-x^2)^{n-(1/2)} \}$$
(1)

であるが,漸化式

$$T_n(x) = 2xT_{n-1}(x) - T_n(x)$$
<sup>(2)</sup>

を満足することと,  $T_0(x) = 1$ ,  $T_1(x) = x$  であることから,

 $T_0(x) = 1 \tag{3}$ 

 $T_1(x) = x \tag{4}$ 

 $T_{2}(x) = 2x^{2} - 1 \tag{5}$ 

 $T_{8}(x) = 4x^{8} - 3x \tag{6}$ 

 $T_4(x) = 8x^4 - 8x^2 + 1 \tag{7}$ 

$$T_5(x) = 16x^5 - 20x^3 + 5x \tag{8}$$

等を得ることができる。 $T_n(x)$  はまた

$$T_n(x) = \cos\left(n \cdot \arccos x\right) \tag{9}$$

とも表わされることがある。 $f_x$ ビシェフ多項式の重要 な性質として,区間 [-1, 1] で n 次の多項式 Q(x) を n-1 次の多項式 P(x) で近似する時,この区間におけ る |Q(x) - P(x)| の最大値を 最小にするという意味で 最良近似を得ることのできる分点  $(x_1, x_2, ..., x_n)$  を与 えてくれるということがある。この分点は  $T_n(x)$  の種 値を与える点で, (9)式から,

$$x_k = \cos \frac{k}{n} \pi \ (k = 1, 2, \dots, n)$$
 (1)

である。また Q(x) が分っていれば

$$P(x) = Q(x) - \frac{1}{2^{n-1}} T_n(x)$$
(1)

が上の意味で最良近似多項式で、したがって誤差の最大 値は  $1/2^{n-1}$  である。また  $T_n(x)$  は  $(1-x^2)^{-(1/2)}$  を重 み関数として区間 [-1, 1] で直交多項式を成している。

#### 略語表

## CDAS Command and Data Acquisition Station (指令資料収集局, 気象衛星通信所)

- 102 -

### 気象衛星センター 技術報告 第11号 1985年3月

- DPC DATA Processing Center (データ処理センター)
- MARS Master Panging Station (主測距局)
- NASDA National Space Development Agency (宇宙開発事業団)
- TARS Turn Around Ranging Station (測距局)

TRRR Trilateration Range and Range Rate (三点測距)

### 参考文献

北村利次, 1979: 軌道データ処理, 気象衛星センター技 術報告 (特別号Ⅱ-1), 41.