ISSN 0389-4010 UDC 629.7.05,629.783

# 航空宇宙技術研究所報告

TECHNICAL REPORT OF NATIONAL AEROSPACE LABORATORY

## TR-1230

実験用航空機ドルニエ機のGPS航法装置の 飛行評価実験

石	Щ	和	敏	٠	小	野	孝	次	•	村	田	ΤĒ	秋
辻	井	利	昭	٠	峯	野	仁	志	•	松	本	秀	—

1994年3月

航空宇宙技術研究所 NATIONAL AEROSPACE LABORATORY 目

次

1. はじめ	ыс	2
2. 略	語	3
3. 実験シ	/ステム	3
3.1 仙	日台空港地上設備	3
3.2 D	)GPS構成 ······	3
3.3 実	≤験手順 ·····	5
4. 実験結	课	5
4.1 実	联全体概略	5
4.2 テ		5
4.3 飛	《行実験結果	7
4.3.1	美験結果概略	7
4.3.2	2 特異な実験ケース	7
5. GPS≭	情度評価	6
5.1 G	BOPによる影響	6
5.2 着	陸進入時の測位精度	6
6. まと	め	8
7. あとが	びき	8
付録A N	AVCORE I CPS受信装置データ ······ 7	9
付録B 仙	台飛行実験における飛行パターン	1
付録C 地	1上施設の配置および座標系	2
付録D G	PS衛星の種類	4

## 実験用航空機ドルニエ機のGPS航法装置の 飛行評価実験\*

石	Ш	和	<b>敏</b> *1	小	野	孝	次 <sup>*1</sup>	村	田	ΤĒ	<b>秋</b> *2
辻	井	利	昭*2	峯	野	仁	志* <sup>3</sup>	松	本	秀	<b> *</b> 3

### Flight Evaluation of GPS/DGPS Sensor Systems installed in NAL Do228<sup>\*</sup>

Kazutoshi ISHIKAWA<sup>\*1</sup>, Takatsugu ONO<sup>\*1</sup>, Masaaki MURATA<sup>\*2</sup>, Toshiaki TSUJII<sup>\*2</sup>, Hitoshi MINENO<sup>\*3</sup> and Shuichi MATSUMOTO<sup>\*3</sup>

#### ABSTRACT

Navigation systems have been tested with a Dornier 228-200 (Do 228), experimental research airplane of National Aerospace Laboratory (NAL) at Sendai airport, Japan. A C/A code single channel Global Positioning System (GPS) recerver (Rockwell/Collins Navcore I) was installed in the Do 228. This receiver can operate in real-time differential GPS (DGPS) during differential corrections' coming from GPS base station operated at a known position. The base station will track up to four visible satellites and measure the error in pseudo-range to each tracked satellite, based on broadcast ephemeris data and known position. A laser tracker was used to determine a reference trajectory of the airplane. Navigation accuracy of the onboard receiver is evaluated by direct comparison between reference trajectories and sensor outputs.

Position accuracies of the GPS receiver are determined by pseudo-range errors between satellites and receiver. These ranging errors include common errors and receiver's specific residual errors. For all GPS receivers located within 200 kilometer of each other, common errors include satellite clock error, ephemeris error, refraction (ionospheric/ tropospheric delay) and selective availability (SA) error.

This paper describes GPS/DGPS accuracies during approach and landing of the aircraft. All data in which GDOP is less than five are divided into three cases: (1) standalone navigation with SA, (2) differential navigation with SA and (3) stand alone navigation without SA tested on January 1991. Stand-alone accuracy is 75 meters and differential accuracy is 35 meters. Although stand-alone navigation accuracy under no SA is 20 meters, that is because the recerver's specific errors are more than common errors. The effectiveness of DGPS under SA was demonstrated flight experiments.

Key Words: Global Positioning System, Differential GPS, Navigation, Data Link, Flight testing

<sup>\*</sup> 平成5年12月1日受付 (received 1 December, 1993)

<sup>\*1</sup> 飛行実験部(Flight Research Division)

<sup>\*2</sup> 制御部 (Control Systems Division)

<sup>\*3</sup> 宇宙開発事業団 (National Space Development Agency of Japan)

#### 概 要

·航空宇宙技術研究所所有の実験用航空機ドルニエ機 Do 228 (Dornier 228-200) を使い、航法系機器精度評価 を行うための飛行実験が1990年10月より仙台空港ターミナルエリア内で実施されている。船舶や自動車で既に 使用され将来の航法装置の一つとして有望視されているGPS (Global Positioning System)受信装置がDo 228 に搭載され、進入着陸を中心とした飛行評価実験が行われた。Do 228に搭載されたGPS受信装置はC/Aコード、 1チャンネルの航空用GPS受信装置であるが、地上固定局で測位・評価した補正量を受信すると実時間のディ ファレンシャルGPS (DGPS)を行うことができる。DGPSは地上固定局と機上局の2つの受信装置の共通誤差 を打ち消すことで、単独で測位するより精度の高い測位を行える。GPSの測位精度はGPS受信装置自体の精度 ばかりでなく、GPS衛星の配置、衛星からの電波が通過する対流圏の状態、そして人工的に精度を劣化させる SA(選択利用性誤差: Selective Availability)の影響により大きく変化する。実際の進入着陸時に発生するこ れらの誤差要因の影響下におけるGPS受信装置の精度評価を行うために仙台空港で飛行実験を実施しているが、 本報告書では1990年10月~1991年12月までの4回(合計21フライト)の実験を取り上げ、レーザ・トラッカ - を基準としたGPS測位精度についてまとめた後、その評価について述べる。評価方法は、着陸進入時のGPS 受信装置の出力位置を、SA環境下で(1)単独測位、(2)DGPS 測位、および、(3) SA 無しでの単独測位の 3 つの グループに分け、測位精度への DGPS による影響と SA による影響を調べた。その結果、 SA 環境下では DGPS 測位を行うと測位精度は約40m改善され,また SA による測位精度への影響は約 55m であることが判明した。 SA 無しの状況での単独測位精度は SA 環境下でのDGPS 測位精度より良い結果が得られた。

#### 1. はじめに

航空宇宙技術研究所では、1990年から仙台空港において 当所所有の実験用航空機ドルニエ機(Do228)<sup>11</sup>をつかい、 MLS(マイクロ波着陸システム)を含む航法系機器の飛行 実験を行っている<sup>2~5)</sup>。本実験は以下の目的を持って行わ れている。

- ●Do228機に搭載されている航法機器の精度確認。
- MLS/GPS 等の新しい航法機器の性能評価。
- GPS-INS等の複合航法システム構築のための基礎デ ータ収集。
- HOPE (H-II 打ち上げ型有翼回収機)の着陸航法系の
   基礎資料となる航法センサ機能の評価試験<sup>6</sup>。

これらのうち本報告書で取り扱うGPS(全世界測位システム:Global Positioning System)センサに関しては予備解 析を含め、一部ではあるが既に評価結果が発表されている<sup>7~11)</sup>。本報告書では1990年10月から1991年12月にかけて 行った合計4回(計21フライト)の仙台空港ターミナルエ リア内におけるGPS/DGPSの飛行評価試験結果について 述べる。

本報告書で取り上げたGPSは航空機の新しい航法 / 測位 システムの一つとして注目されている<sup>12</sup>)。GPSシステムは GPS衛星と衛星を監視する地上施設で構成される。GPS衛 星は、交点間隔60度おきに配置される周期約12時間の6つ の円軌道上に、それぞれ4個、合計で24個(予備の3個を 含む)が配置される。現在使用可能なGPS衛星の数は全部 で24個あるが(1993年9月現在)、本実験開始時(1990年 10月)のGPS衛星の数はまだ少なく、3次元測位(経度・ 緯度・高度)を行うのに必要な4個の衛星も見えない時間 帯が多くあった。また、実験当初のGPS衛星も現在主流の Block II 衛星だけではなく、初期の世代の実験運用用Block I 衛星が多くあった。このBlock II 衛星には人為的に精度 を劣化させる選択利用性(SA: Selective Availability) 誤 差が米国国防総省により目由に入れられ、現在の運用にお いて既にその人為的な精度の劣化が行われている<sup>19</sup>)。しか し、第2回の実験時(1991年1月実施)では偶然にもSA が取り払われた状況であったので、C/AコードのGPS受信 機がもつ本来の測位精度を計測することができた<sup>14</sup>)。

Do228に搭載されているGPS受信装置は機上に搭載され た受信装置だけを使って行う単独測位の他に、DGPS(ディ ファレンシャルGPS)を行うことが出来る<sup>15,16)</sup>。GPSの測 位誤差の原因として電離層遅延、対流圏遅延、軌道歴誤差 SA誤差等がある。これらの誤差のうち電離圏並びに大気 による電波伝搬遅延誤差とSAによる誤差に関してはター ミナル・エリア内のすべてのGPS受信装置に対して共通と 見なせるので、誤差を除去できる DGPS 測位により高精度 の測位が期待できる。すなわち、予め設置位置の分かって いる地上局(BS: Base Station)で捕捉GPS衛星の観側デ ータ(擬似距離、デルタレンジ等)と衛星軌道データより 幾何学的に求められる衛星との距離から観測データ誤差を 計算する。この補正量を実時間で機上局に送信し,航空機 に搭載された GPS 受信装置で捕捉した GPS 衛星の観測量を 補正することで、搭載 GPS 受信装置単独で測位した結果よ り高精度の測位計算が行えることになる。

飛行運動中のGPS受信装置を含め航法装置の測位精度を 評価するためには、より高精度の移動体位置を測定できる 測位装置が必要となる。地上を移動している場合や静止点 での計測の場合の航法装置の評価は比較的簡単に行えるが, 航空機のように3次元的に運動を行う場合は基準とする装 置の選択が難しい。これまでは,飛行中のGPS受信装置の 航法精度を計測するのが困難であったために,地上静止点 における評価しか行えなかった<sup>17,18</sup>。ところが,仙台空港 における飛行実験ではDo228の飛行位置を計測する装置と してレーザ・トラッカー(LT)が使用出来,ターミナル・エ リア内におけるDo228位置の連続的な高精度計測が可能と なり,これを基準とした。

GPS/DGPSの測位設度はさまざまな条件の下で異なり、 いろいろな評価方法が考えられるが、本報告書では、

●飛行実験データのデータベース化

●実飛行実験におけるGPS測位精度評価

を目的とし、

●GDOP(幾何学的な衛星の配置による精度劣度)の影響

● DGPS 測位による影響

● SAによる影響

に注目して、着陸進入時におけるGPS受信装置の測位精度の評価を行った。

2. 略 語

- AVG :平均 (Average)
- AZ : 方位誘導装置 (Azimuth Subsystem), MLS方位 角
- BS : DGPS用地上基準局(Base Station)
- C/A : Clear and Acquisition ±ttcoarse and Access
- CDU :制御表示装置(Control Display Unit)
- DGPS : ディファレンシャルGPS (Differential GPS)
- Do228:実験用航空機ドルニエ機(Dornier 228-200)
- ECEF :地球重心を原点とし自転軸をz軸に東経0度をx 軸とした回転直交座標系(Earth Centered Earth Fixed)
- FDAS : 飛行実験データ収録システム(Flight Data Acquisition System)
- GDOP:幾何学的精度劣度(Geometric Dilution of Precision)
- GPS : 全世界測位システム (Global Positioning System)
- HOPE:H-II 打ち上げ型有翼回収機 (H-II Orbiting Plane)
- ILS :計器着陸装置(Instrument Landing System)
- LT : レーザ・トラッカー装置 (Laser Tracker)
- MLS :マイクロ波着陸システム (Microwave Landing System)
- NAL : 航空宇宙技術研究所(National Aerospace Laboratory)

- : 駐機点 (parking Point) PK PR :擬似距離(Pseudo Range) PRcorr: 擬似距離補正量(Pseudo Range Correction) :滑走路座標系(Runway Coordinate System) RCS RMS : 2 乗平均の平方根 (Root Mean Square) : 選択利用性 (Selective Availability) SA :確率誤差球 (Spherical Error Probability) SEP STD :標準偏差(Standard Deviation) TCG :時刻信号発生器(Time Code Generator) :滑走路の端点(Threshold) THVHF : 超短波(Very High Frequency)
  - WGS :世界測地系(World Geodetic System)

#### 3. 実験システム

#### 3.1 仙台空港地上設備

本実験における仙台空港の地上配置を図1に示す。各地 上設備の位置は精密測量により決定している。仙台空港に は2本の滑走路があり、本実験ではMLSの地上設備が設 置されているA滑走路を主に使用して着陸実験を行った。 DGPS地上局(BS: Base station)及びレーザトラッカー (LT: Laser Tracker)はA滑走路脇に設置しており、Do228 が進入や着陸するとき追尾しやすく視認に適した場所に配 置されている。図中の駐機点(PK: Parking Point)はDo 228 が飛行実験の開始前及び終了後に駐機する場所を示し ている。1回の実験フライトはPKよりデータ記録を開始 し、着陸後このPK に戻った時点で終了する。

#### 3.2 DGPS構成

本実験で使用した DGPS は図2 に示すような構成となっ ている。地上局はGPS受信装置部及びデータ・リンク部で 構成されている。 GPS 受信装置に接続されているCDU (Control Display Unit) で位置などの表示や受信装置の 制御を行うことができる。擬似距離補正量などの補正デー タはGPS受信装置の計算機内で推定され、データ・リンク 部を通し機上局へと送られる。データ・リンク部は VHF 無線装置を使用し、切り替えによりデータ転送と音声通信 が行える。地上局から機上局へのデータ転送は圧縮された 後パケット通信により行われ,送信データの信頼性を向上 させている。このときのデータ転送レートは5から10秒間 隔で行われる。また、機上局と地上局と同様にGPS受信装 置及びデータ・リンク部で構成されるが、機上データ・リ ンク部の VHF 無線装置は機体のものを流用してある。デ ータ・リンク部のコントローラはパケットコントローラや GPS受信装置の制御を行う。

GPS受信装置から出力されるデータはRS232Cインター フェイスを通し記録装置へ送られる。データにはデータの 種類を示す2バイトのラベルが先頭にあり、その後にフォ -マット化されラベル毎に定まった数のデータが続く。 BSと機上局の受信装置から出力されるデータは異なる種 類のものが出力される。このGPS受信装置やBSで使用す るデータの種類と内容については付録Aで説明する。

機上のGPSデータを記録する装置として、DGPS内部の データ・リンク・マネージャーでの記録とは別に記録装置 (FDAS, Flight Data Acquisition System)をもうけてあ る<sup>19)</sup>。特にこのFDASは地上のLTとの時刻同期を行うの に必要なタイム・コード・ジェネレータ(TCG)が接続され 計算機のクロックタイムと同期が取られている。これらの データはFDAS計算機本体のハードディスクに記録される。 本報告書のGPS精度解析にはFDASで記録されたデータを 使った。

先に述べたように、機上で記録したGPS受信装置の出力 データと地上施設のLTの出力データを記録する装置には それぞれTCGが接続され、データとともにTCG基準時刻が 記録されるようになっている。フライト後に行う解析では、 このTCGの時刻を基に基準位置と航法機器の出力データと の比較を行っている。なお、TCG時刻の記録遅れについて は無視して解析を行った。

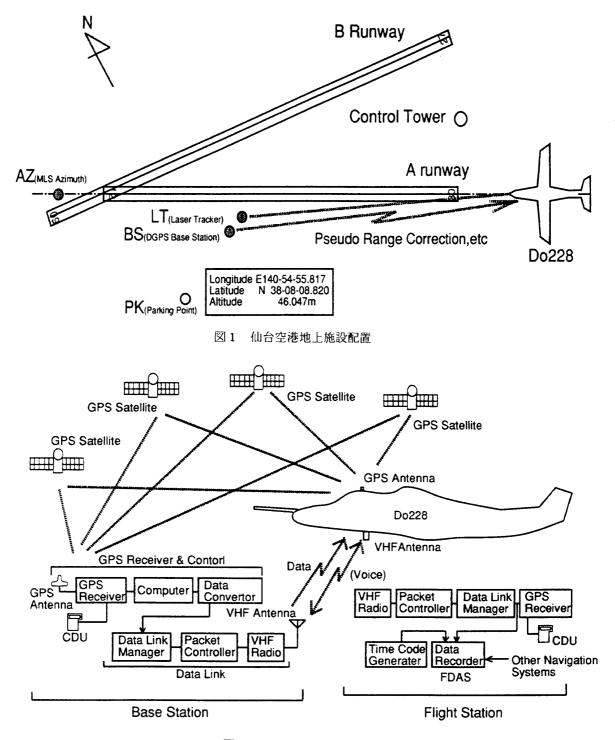


図2 DGPS実験ブロック図

#### 表1 Navcore I GPS受信装置のカタログ性能

	C/A Code,1	ch.
Stand-alone Accuracy	25.0m SEP	GDOP<5
DGPS Accuracy	10.0m SEP	no SA

SEP:Spherical Error Probability

本実験において使用した GPS 航法装置は、米国 Rockwell International 社製 Collins NAVCORE-Iでありカタログ性 能は表1のようになっている<sup>20)</sup>。この装置は航法演算を WGS84 座標系で行い、航法結果を1秒毎に出力する。本 報告書ではこの受信装置の出力座標系に合わせて WGS 84 座標系の緯度・経度・高度で表記することにする。

#### 3.3 実験手順

一つのフライトは数ケースにより構成される。実験は主 に着陸フェーズを中心としたもので構成されているが、進 入着陸以外にも水平飛行、仙台 VOR を中心としたサーク ル飛行などさまざまな飛行実験が行われた。(付録 B参照)

DGPSを行うための地上局からの補正量の送信は各実験 ケース毎に区切って行われた。LTがDo228を捕捉してい る状態の確認を交信するために、実験ケース間では音声通 信を行う必要があるためである。機上のGPS受信装置は、 BSからの有効な補正量データを受け取ることで自動的に DGPS測位モードとなる。このとき、BSから送られる補 正量データに対応するGPS衛星は、機上局で捕捉している GPS衛星の組み合わせと一致している必要がある。そこで、 機上局ではBSから送信される補正量データと同じ組み合 わせになるように機上局GPS受信装置のCDUで機上局捕 捉衛星の組み合わせの変更を行っている。

#### 4. 実験結果

#### 4.1 実験全体概略

第1回から第4回までの実験で合計21フライトが行われた<sup>21)</sup>。実験期間中に行われた飛行番号は一部の例外を除き 連続でつけられている。フライトはいくつかの実験ケース で構成され、各々のケースでは進入や水平飛行等の飛行実 験が行われている。これらの実験の日程及びフライト番号 及びケース番号と行われた飛行方法の対応を表2に示す。

表2の飛行方法中に示されている番号は周回飛行(Orbit),水平飛行(Level),着陸進入飛行(Approach),その ほか(Special)を意味するアルファベットと数字で構成さ れ,飛行実験の種類を区別し易いものとなっている。また 実験番号及び飛行番号は実施日付順に並んでおり,各々の 飛行で行われた飛行方法に対応する実験ケース番号が書き 込まれている。実験ケース番号は通常はC1等で示される が,特殊な実験飛行でケース番号を一つしかつけなかった 場合はLTデータファイルに従い,ケース番号の他に実験 順にアルファベットをつけ区別している。

GPS/DGPS データを評価するには、いくつかの条件を 整えなくてはならない。まず、Do228の基準位置となる有 効なLT データが存在することが必要である。このLTは 光の反射を利用して測位を行う。そのため曇天や雨天時な どの視認性が落ちる場合には航空機の追尾が困難となりデ ータ欠落が多く発生し、LTは基準位置測定装置として使 用することができない。また、建物や鳥などの障害物によ っても同様にデータの欠落が発生する。GPS受信装置は時 間帯によって捕捉可能な衛星の数が足りない(3次元測位 を行うためには最低4衛星必要)ことや衛星の配置によっ て測位不可能なことがある。従って、本報告書で取りあげ るデータはLTとGPSデータの両方が存在し比較可能なケ ースについてのみに限定した。表2で取消線のついている 実験ケースは、上記の理由からGPS測位結果の評価が不可 能だったことを示している。

#### 4.2 データ処理方法

Do 228の飛行基準位置としたLT データは60Hz で記録 される。オフラインでこの出力データにカットオフ周波数 2Hz の4次スムージングを行い6Hz に間引いたデータを使 って、GPS出力位置と比較し解析を行っている<sup>5</sup>。LT出力 データにはスムージングが施されているが、これにより位 相遅れはすべての周波数領域において発生しない。GPSデ ータと比較する際のLT データの補間には単純に一次式を 採用した。

GPS測位結果を評価するために、LT出力データをGPS で採用しているWGS84座標系に変換する必要がある。そ の変換の基準データとなる地上施設位置は測量用GPS受信 機とレーザ・セオドライトを使って精密に計測している。 地上施設の配置,座標系,座標系間の変換については付録 Cで説明する。

GPSの測位点は厳密にはGPSアンテナの位相中心であり、 LTの測位点はLT反射鏡の中心部となる(図3)。したが って、データ処理を行うにあたってはこの差を考慮にいれ て解析する必要がある。しかし、Do228に取り付けられて いるLT反射鏡は複数個あり、全体として反射角度が大き くなるように前向きに1つ左右に一つづつの合計3個が取 り付けられている。航空機の姿勢と位置が変化するとレー ザを反射する鏡は変化するため、飛行実験中にLTがどの 反射鏡を使用して航空機の位置を測定したのかは不明であ る。また、LT反射鏡とGPSアンテナの補正を行うには、

		実験番号		第1	回実験	(1990.10)	(01			第2回	回実験(	回実験(1991.1)	$\sim$		第3回3	回実験(9)	(6.1		第4回	回実験	4回実験(1991.12)	(2)	
行方	法	飛行番号 実施日付	FX1 9am	F01 11am	F02 11pm	F03 12am	F04 12pm	F05 13am	FX2 22pm	F06 23am	F07 23pm	F08 24am	F09 24pm	F10 25am	F11 1 10pm	F12 1 12am	F13 F 12pm	F14 F 3pm	F15 F 4am	F16 4pm	F17 5am	F18 5pm	F19 6am
0 - 1	2500ft 3NM												CIB							ABC			
0 - 2	2500ft 5NM				\$				#		₩				CIAB					-			
0 - 3	6000ft 4NM																				_	CIAB	CIAB
L - 1	1900ft 160kt								c4	ខ		ļ		ឌ								1	
L – 2	1500ft 160kt			ខ	ខ																		
L – 3	1000ft 190kt													C4									
L - 4	400ft 100kt			ß				5								ខ		ខ	ខ				
L - 5	400ft 160kt			C4																			
L - 6	400ft 190kt									C4						C4		2	C4				
L - 1	A Z 変化(A:R/W	(/1 直交)														ខ		₿	ខ		ខ		
L – 2	A Z 変化(B: B	Z変化(B:R/T 1000ft)												ß									
L – 3	A Z変化(B:R/T 400ft)	?/W 400ft)								S										-			
A – 1	3.直線着陸進	進入	\$	99			\$	\$	ស	C6						-	#				ខ		S
A – 2	4. 直線着陸進入	進入					#	ខ				ទ											
A – 3	6.直線着陸進、	進入	\$			G3. 4	ស	2				C4				90 90	<b>†</b>	ഋ	ട				
A - 1	上下/左右打•1-3進入	•-1-7進入				3	#	S				C5	·i	93							-		
A – 2	速度変化進入						C4	ຮ											_				
A – 3	2 段着陸進入															C7		C	C7		ຮ		
A – 4	360°旋回着陸進入	<b>逵進入</b>		\$											CIC					CID	2	CIC	
A - 5	941- 1. 9-23.	着陸進入					<b>*</b>	ຮ			₿		CIC										
A - 6	115番陸進入	×	#		#	₿			ខ			с6						<b>₩</b>		_			
S – 1	地上静止		#	#	#	₽₽	#	#	₽	<b>\$</b> ₽		#		<del>6113</del>	-	<del>6118</del> (	<del>611</del>	<del>61,8</del> 6	<del>61 8</del>	-	#	_	
S – 2	糠陵								\$	\$		ខ		ខ		8	#	- #	#		\$		
S – S	そのほか												CIA										

表2 GPS飛行実験ケース一覧

#### 航空宇宙技術研究所報告1230号

6

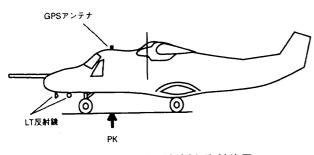


図3 アンテナと反射板と取付位置

Do 228の姿勢が分からないと厳密な解析はできないため、 本報告書ではこの誤差を考慮にいれて解析していない。な お、アンテナ位置による差は距離で約5mとなる。

#### 4.3 飛行実験結果

#### 4.3.1 実験結果概略

図4.1~図4.67に実験結果を示す。各図の(1-a), (1-b) にはGPS受信装置からの出力位置とLT 出力位置を両方表 示している。これらの図はWG84座標系での緯度・経度・ 高度で表示している。LT出力位置は太い線で、GPS出力 位置は細い線で表示している。(1-a)は水平平面での位置 を表示し、(1-b)は上から順番に経度、緯度、高度, Mode (GPS受信装置の測位計算状態), GDOPを示している。経 度及び緯度は度分で示し、高度はm単位で示した。 Mode の数字は、1が3次元単独測位(3S)、2が2次元単独測位 (2S), 3が3次元ディファレンシャル測位(3D), 4が2次 元ディファレンシャル測位(2D)をそれぞれ意味している。 本実験ではGPS衛星の配置の許す限り3Sまたは3Dを行っ ている。このModeの線が途切れている部分はGPS出力が ない場合か正常なGPS測位が行われていない場合を示す。 特にModeの線が途切れていてGPS出力(緯度・経度・高 度)が途切れていない場合は正常なGPS測位が行われてい ない場合を示している。本実験で使用したGPS受信装置は 1チャンネル受信装置であり、3次元測位に必要な4衛星 をトラッキングするには1秒間に4衛星を逐次切り替える 必要がある。しかし、新たなGPS衛星を捕捉する場合はそ の衛星を連続して捕捉し衛星からのメッセージ<sup>22)</sup>を解読す る必要があるため、4衛星の逐次切り替えが行えず通常の 測位計算ができなくなる。受信装置はその場合受信装置が 直線移動したものとして計算を続け位置を出力する。その ため、このとき航空機が大きな運動を行った場合は大きな 誤差が発生する<sup>4)</sup>。また、GDOPは4つのGPS衛星配置の 状態を示し、GDOPが小さい数字の方が測位精度がよい。 本実験で使用したGPS受信装置はGDOPが設定した値を越 えた場合は測位演算を行わないようになっている。

各図の(2-a), (2-b)はGPS受信装置出力からLTによる基準位置を引いた差を示している。経度及び緯度誤差は 高度誤差と比較し易いように高度と同じ単位である距離m) に変換して表示している。ちなみに、仙台空港 PK で(北 緯38度8分8.820秒,東経140度54分55.817秒,高度46.047 m)での経度1秒は24.35m,緯度1秒は30.83mに相当す る。

表3に図4.1~4.67に対応する測位誤差のデータ表を示 す。表は対応する図番号、データ数、開始時刻(TCG時刻 とGPS時刻), Modeに対応するデータ数量,GDOP(最小 値,平均,最大値),緯度(LONGITUDE)・経度(LATI-TUDE)・水平誤差(HORIZON)・高度(ALTITUDE)・距離 (LENGTH)の平均(AVG,Average)・標準偏差(STD, Standard Deviation)・測位誤差 (RMS,Root Mean Square)をm単位で示した。開始時刻は図4.1~4.67の0 秒におけるTCG時刻とGPS時刻を意味する。TCG時刻は 午前零時を基準とした1日単位の秒数で示し、GPS時刻は 日曜日の午前零時を基準とした1週間単位で一巡する秒数 で示したものである。また、表中で示した緯度・経度・水 平誤差・高度・距離の関係は、

HORIZON =  $(LONGITUDE^2 + LATITUDE^2)^{1/2}$ 

LENGTH =  $(HORIZON^2 + ALTITUDE^2)^{1/2}$  $\sigma a \Im$ 

これら図4.1~4.67及び表3は1991年度及び1992年度に 仙台空港で行ったGPS/DGPS飛行実験をすべて網羅して いる。

4.3.2 特異な実験ケース

第1回から第4回までの実験結果のなかで特に注目され る飛行実験について述べる。

F03C03(図4.7)は、高度1,000mの水平飛行より経路 角が-6度で滑走路に進入した後、高度500mで再び水平飛 行を行うケースである。高度500mで水平飛行に移る時に ちょうどノーマル・トラッキング(1秒間に4衛星を順次 切り替えて正常に測位計算する状態)からはずれて(Mode の線が切れている部分)、LTとGPSの位置が大きくずれて いる(図4.7(1B))。4.3.1項で述べたように、これは航空 機が大きな運動の変化をおこなったのにも関わらず、GPS 受信機は等速直線運動を行っているものとして測位計算を行 ったのが原因である。受信機の状態がノーマル・トラッキン グに戻ったあとも測位誤差はすぐに小さくなってない。

本実験で使用したGPS受信装置は1チャンネル受信機で あるために、GPS衛星のメッセージを受信したり、GPS衛 星を切り替えるために新たな衛星を捕捉している場合はノ ーマル・トラッキングを行うことができずに、測位精度は 劣化する。衛星の切り替えが終了するまでに、1回6秒間 の切れ目が数度発生する。このような受信チャンネルが1 つであるために発生する問題点をなくすには、チャンネル 数を増やすほかに、他の航法装置と合わせて複合航法系を 構築することが考えられる<sup>23~25</sup>。

次に、測位誤差の大きいF09C01A(図4.29)について述

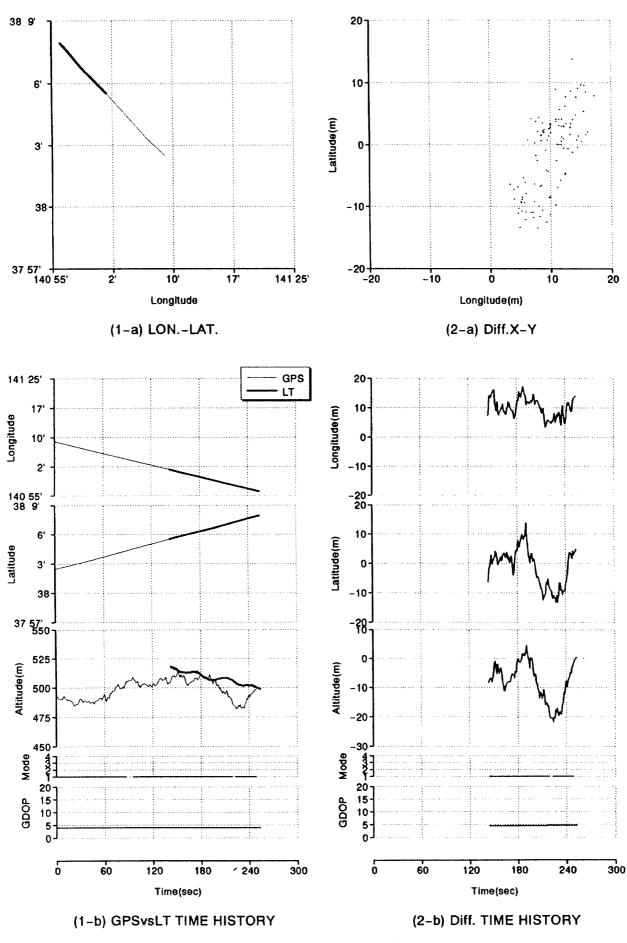


図 4.1 F01C02(L-2) 実験結果

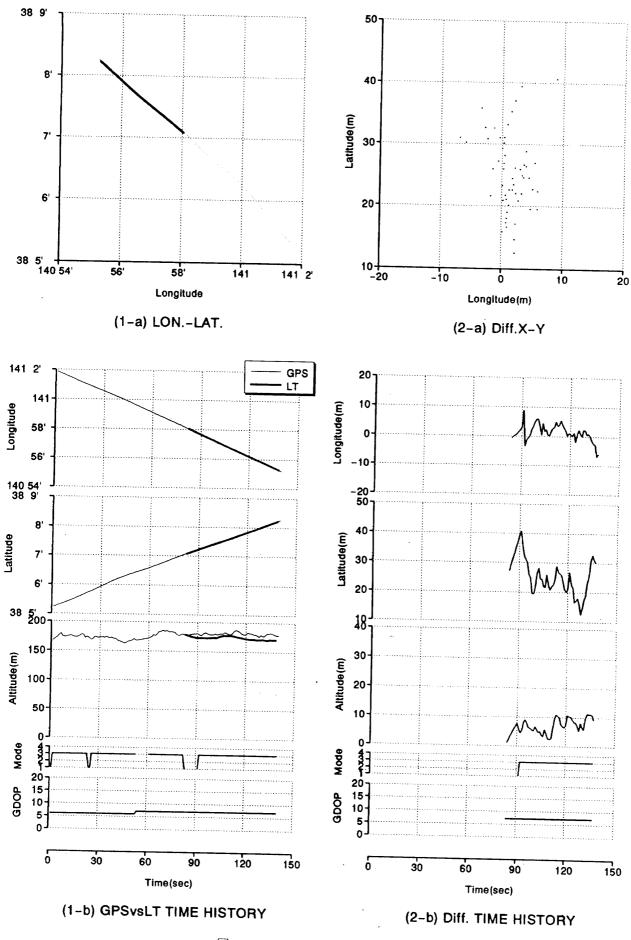


図 4.2 F01C04 (L-5) 実験結果

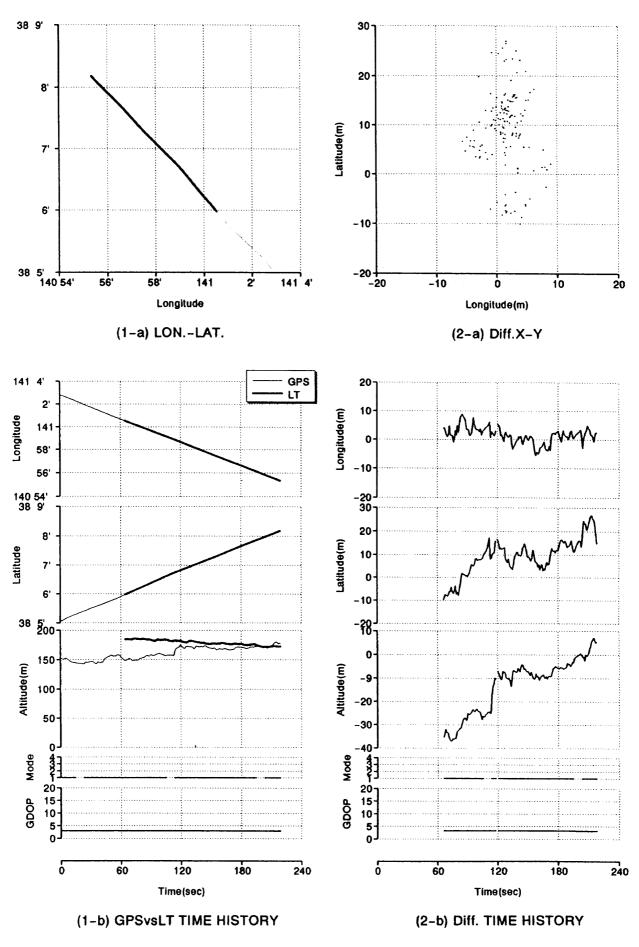


図 4.3 F01C05(L-4) 実験結果

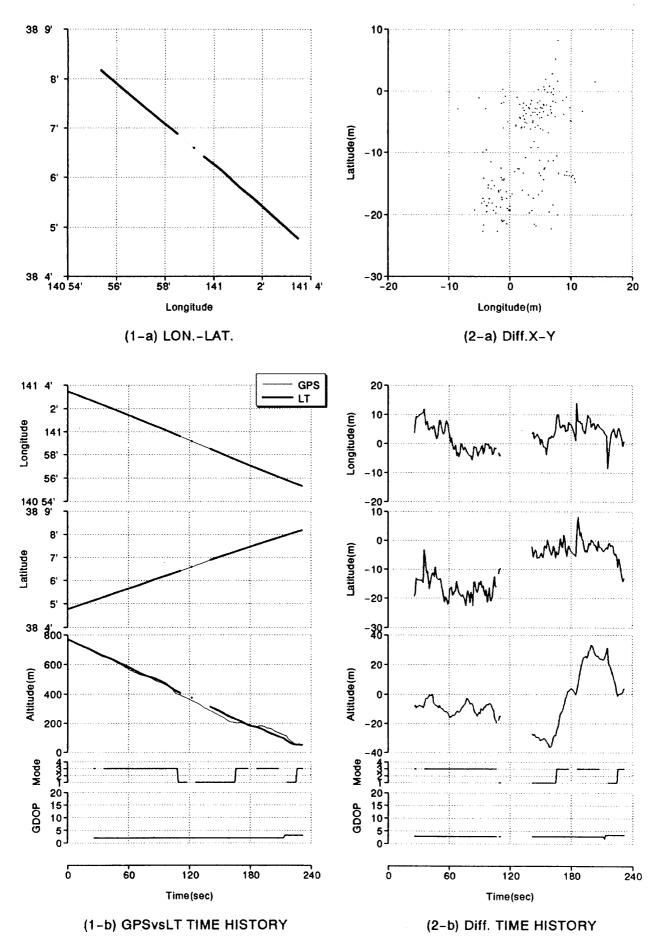


図 4.4 F01C06(A-1) 実験結果

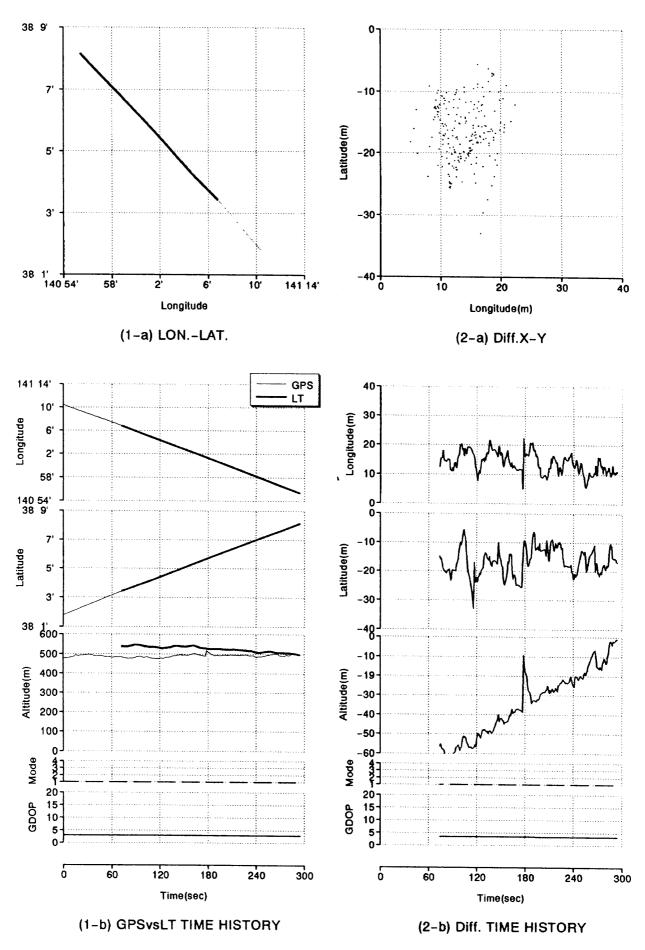


図 4.5 F02C03(L-2)実験結果

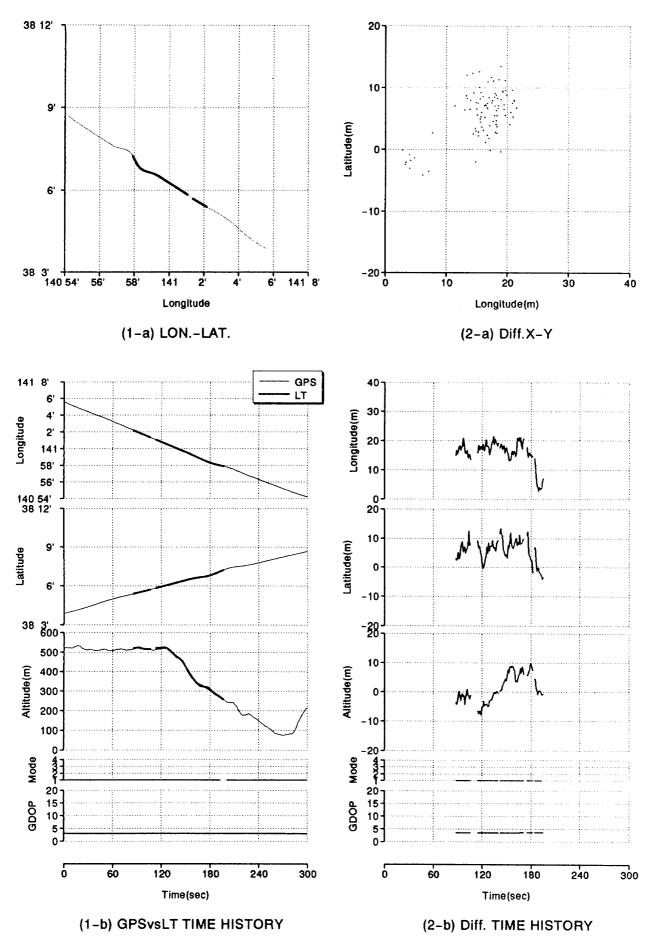


図 4.6 F03C02(SA-1) 実験結果

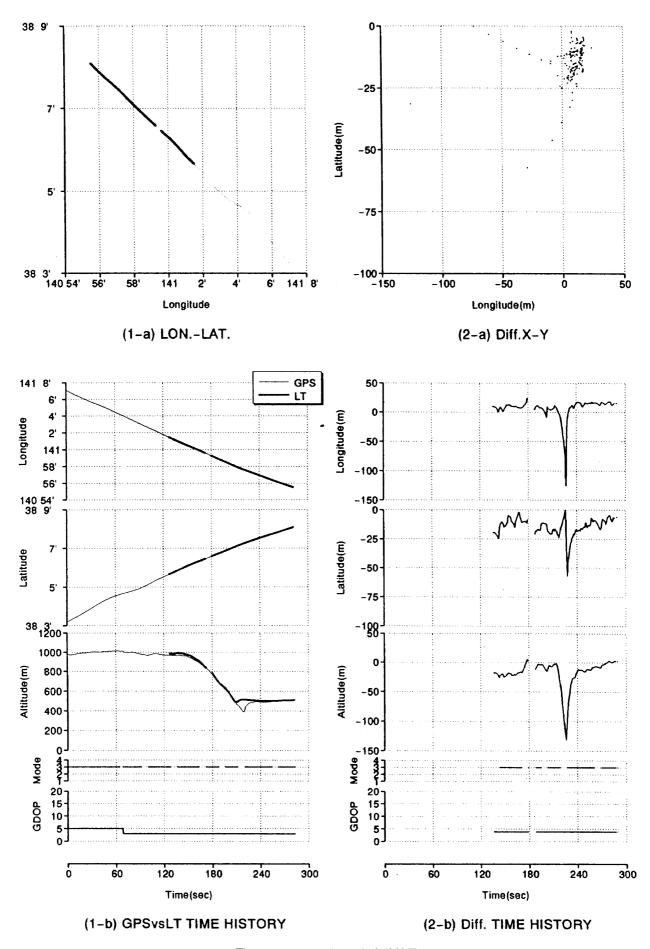


図 4.7 F03C03(A-3) 実験結果

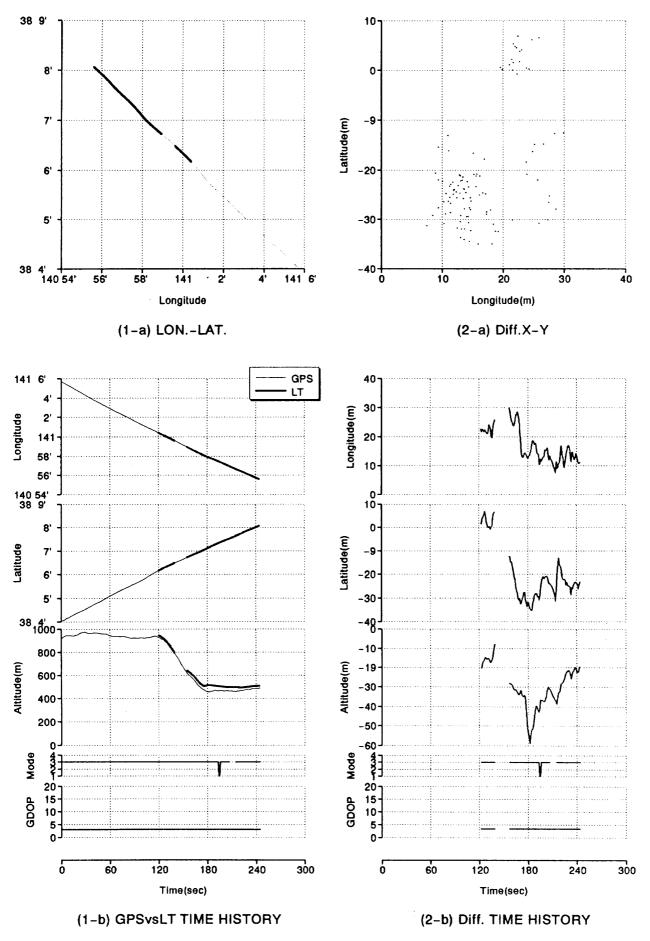


図 4.8 F03C04(A-3) 実験結果

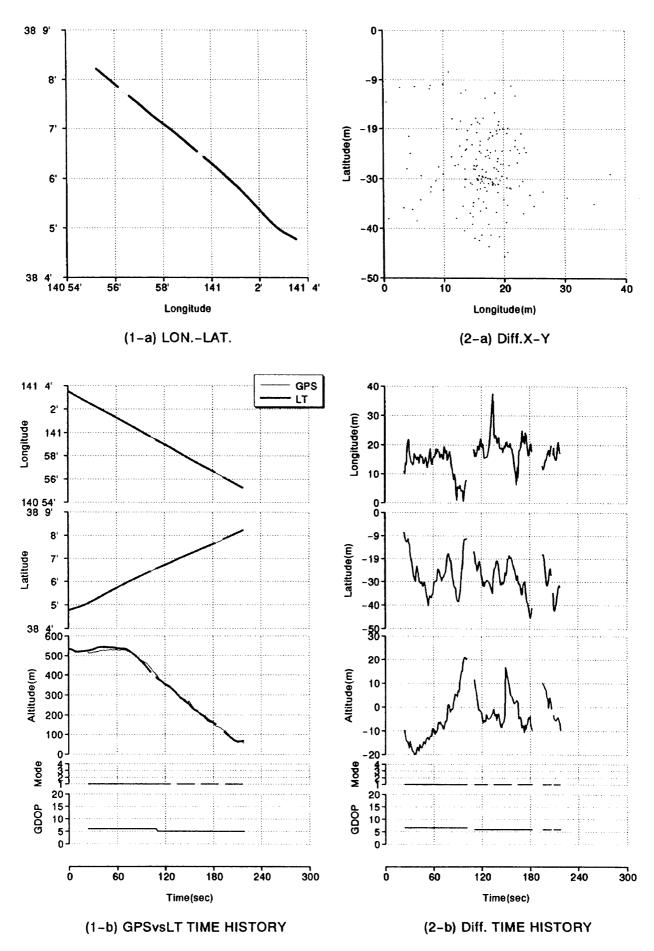


図 4.9 F04C04(SA-2) 実験結果

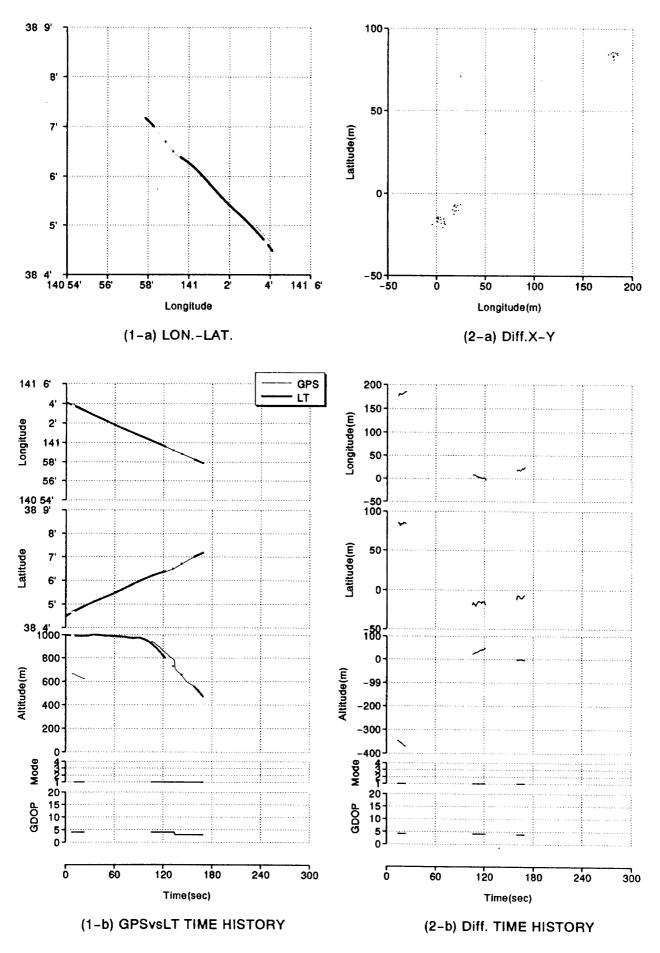


図 4.10 F04C05(A-3) 実験結果

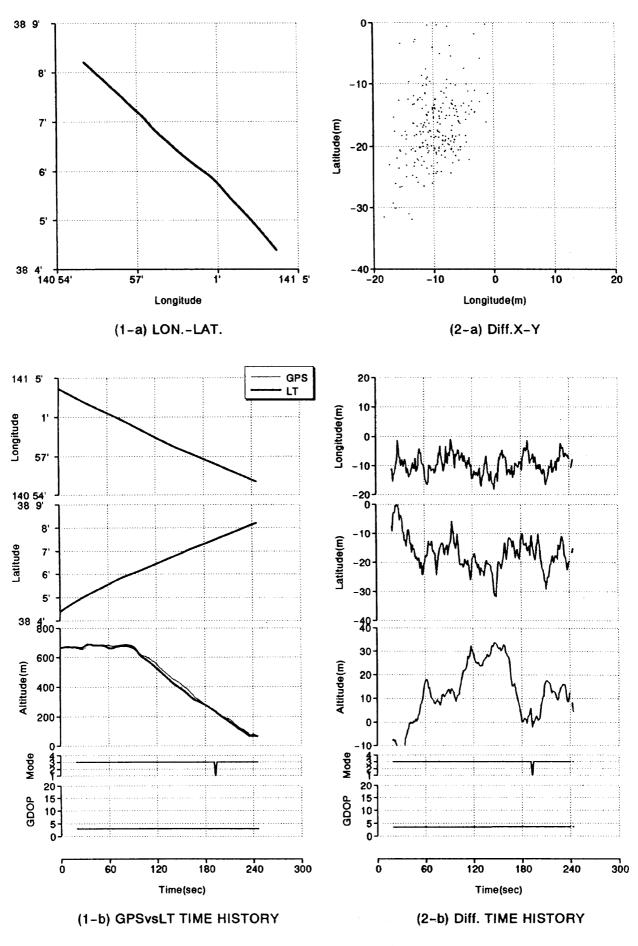


図 4.11 F05C03(A-2) 実験結果

This document is provided by JAXA.

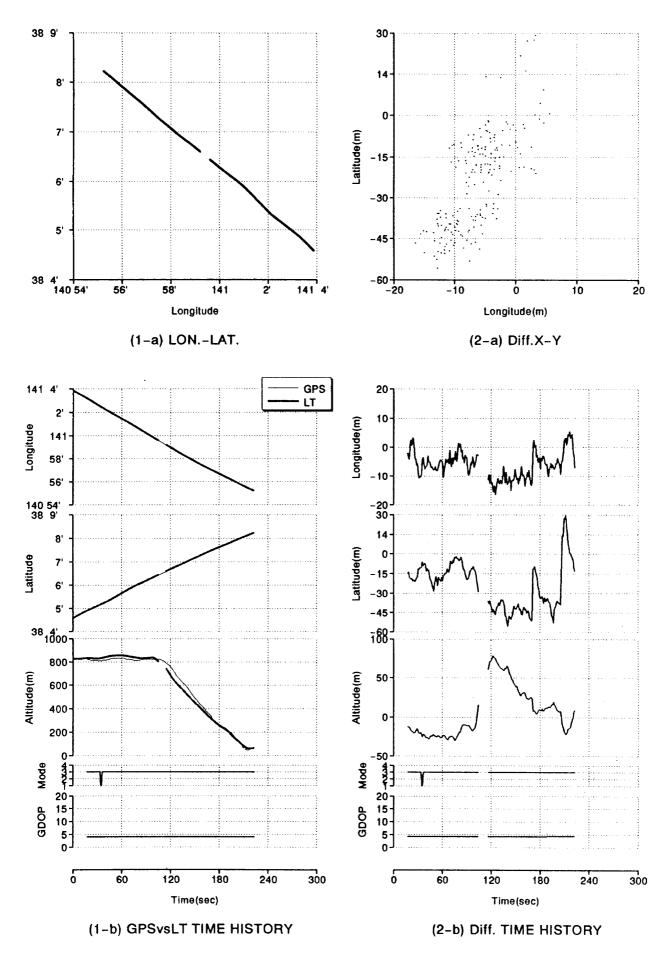


図 4.12 F05C04(A-3) 実験結果

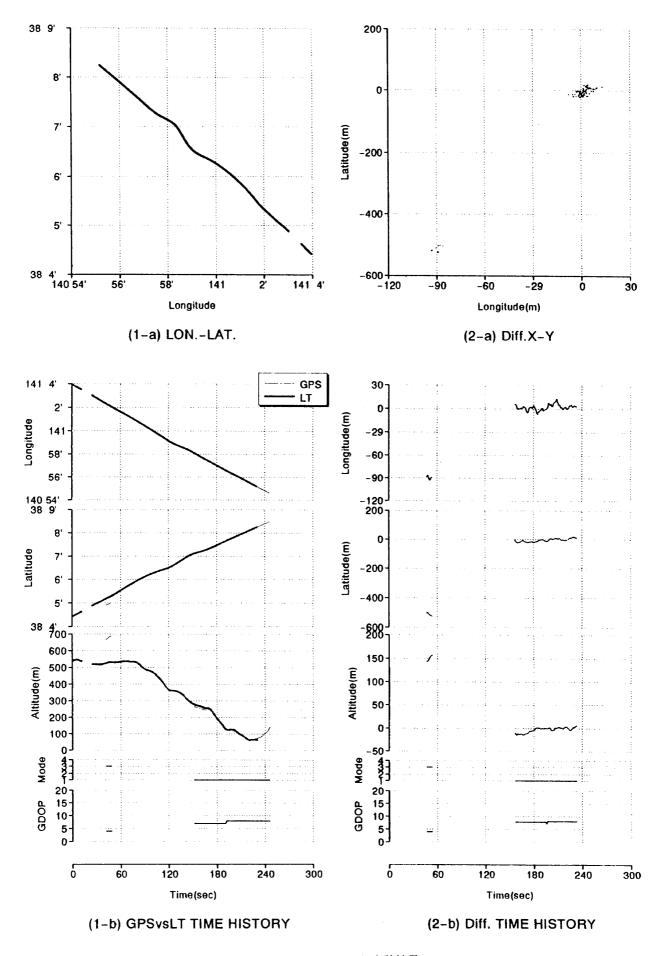


図 4.13 F05C05(SA-1) 実験結果

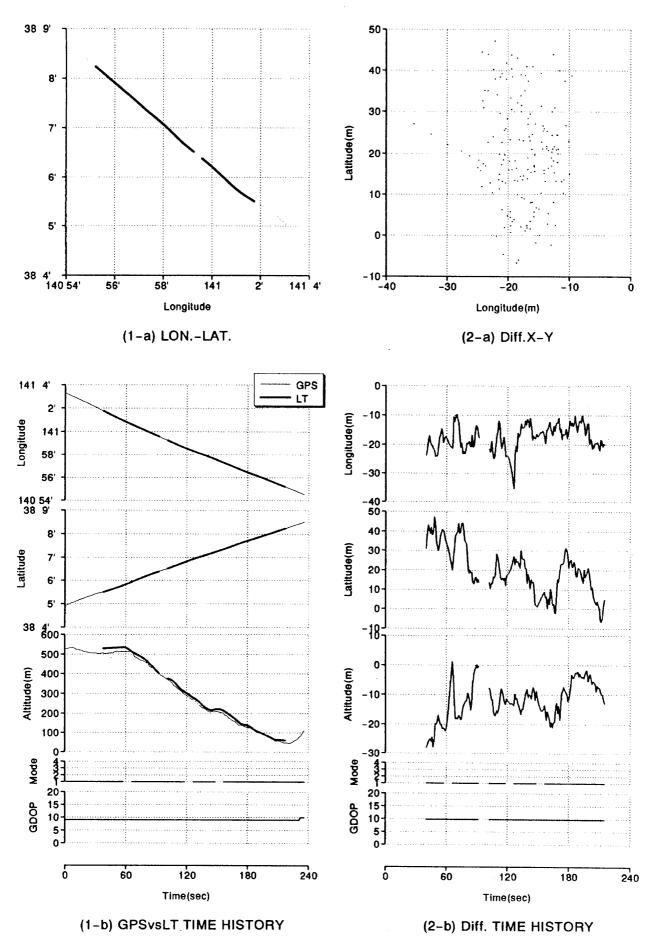


図 4.14 F05C06(SA-2 実験結果

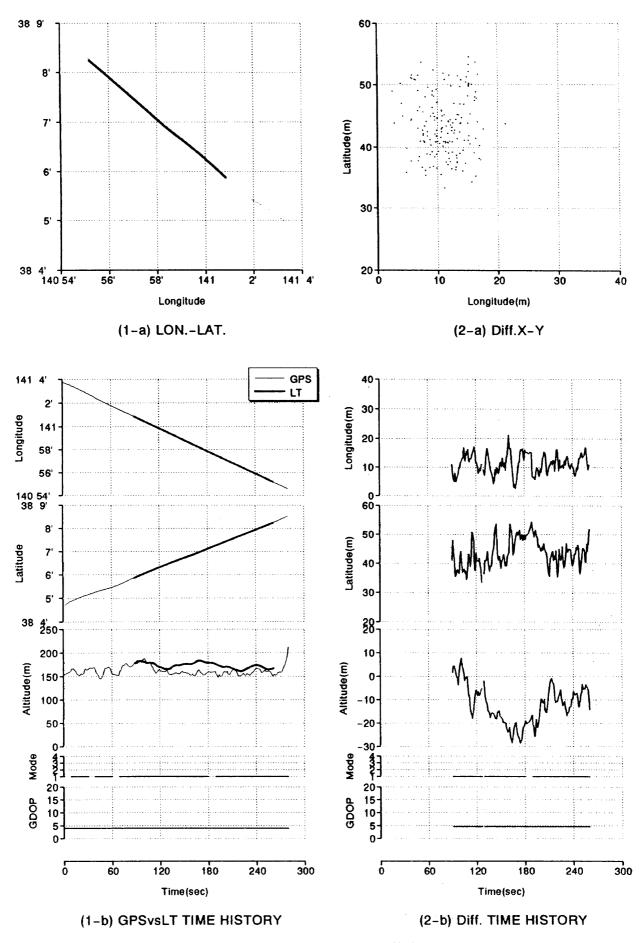


図 4.15 F05C07(L-4) 実験結果

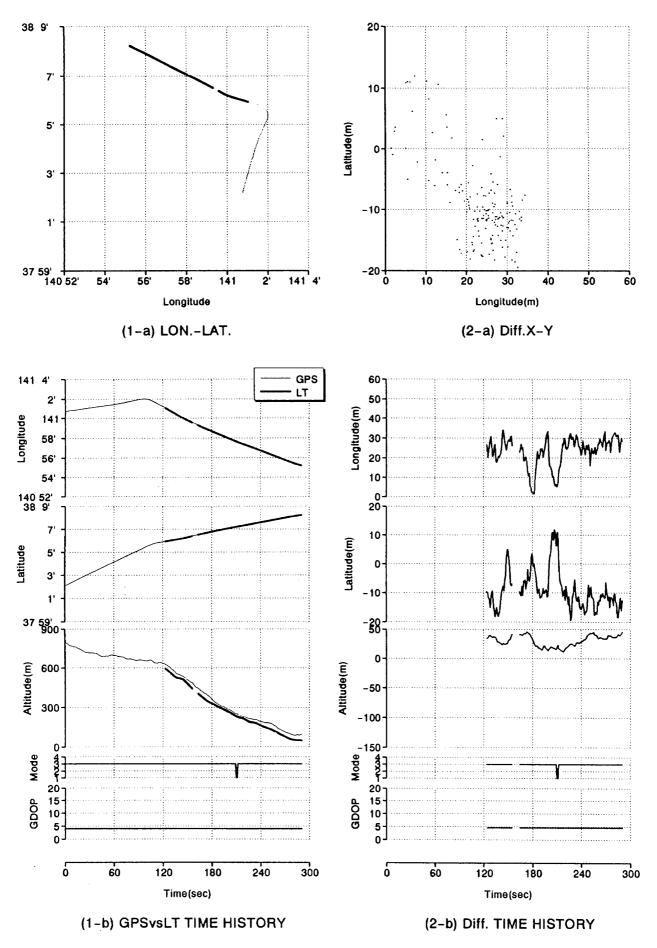


図 4.16 F05C08(SA-5) 実験結果

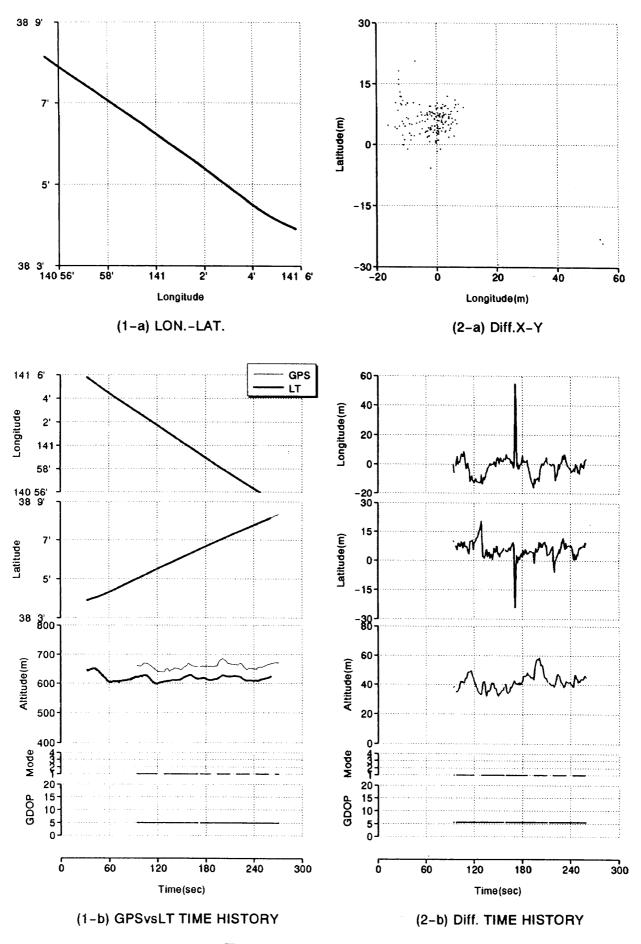


図 4.17 FX 2C04 (L-1) 実験結果

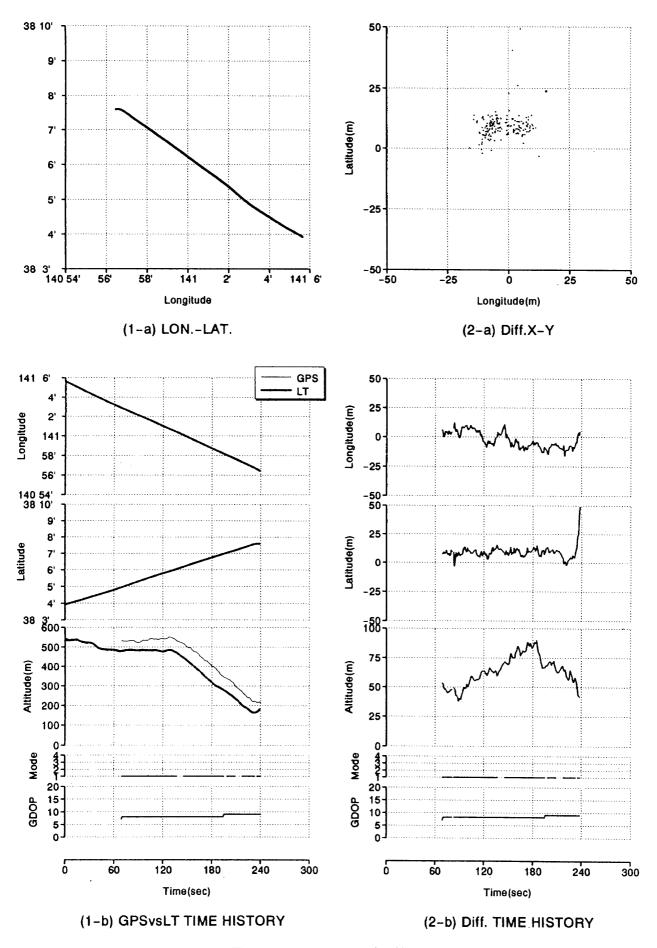
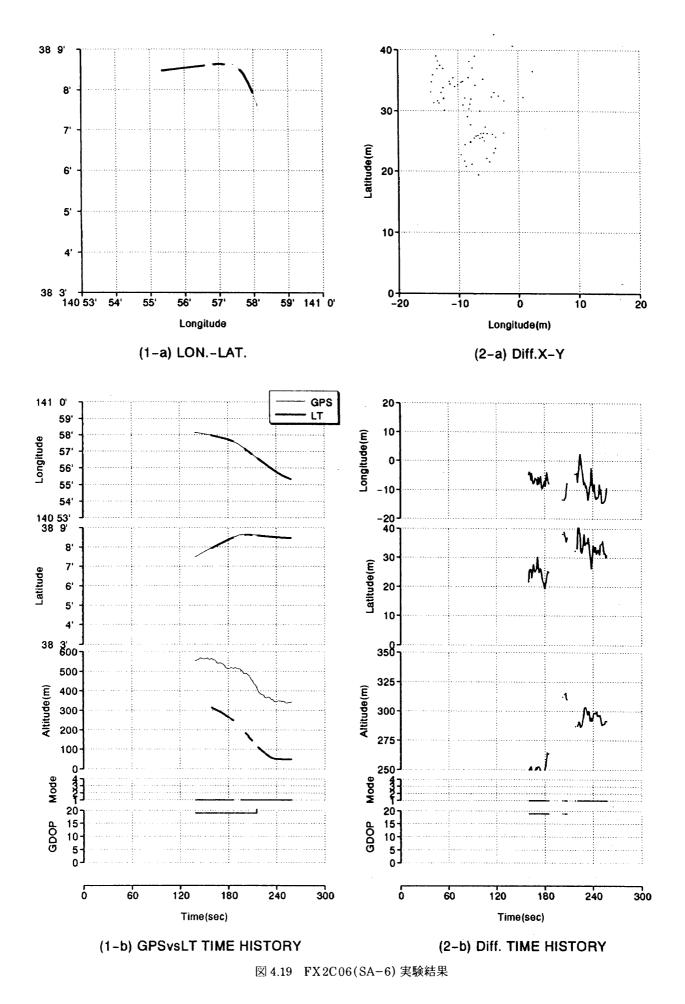


図 4.18 FX 2C 05 (A-1) 実験結果



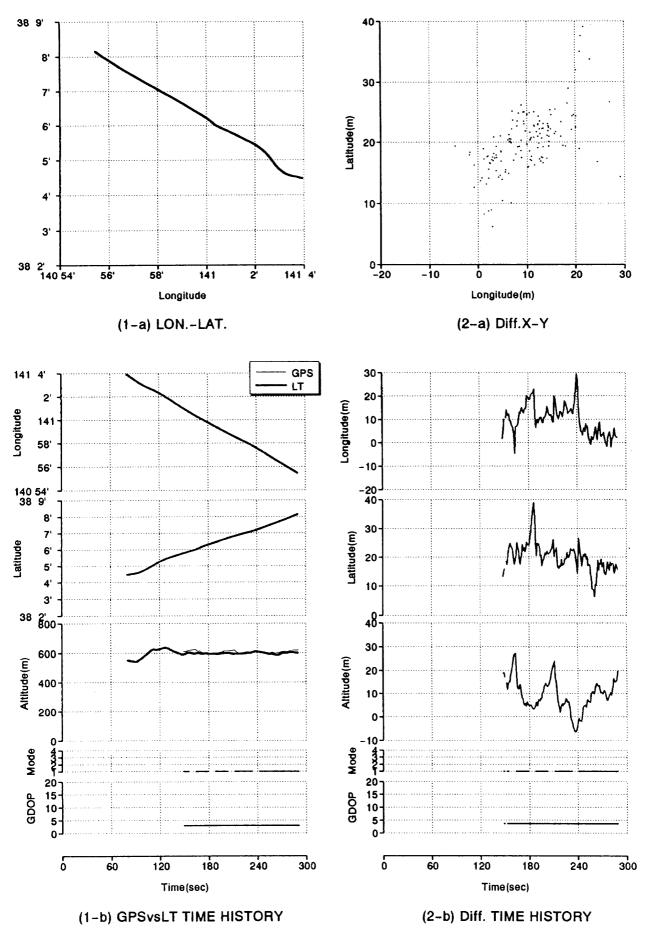


図 4.20 F06C03(L-1) 実験結果

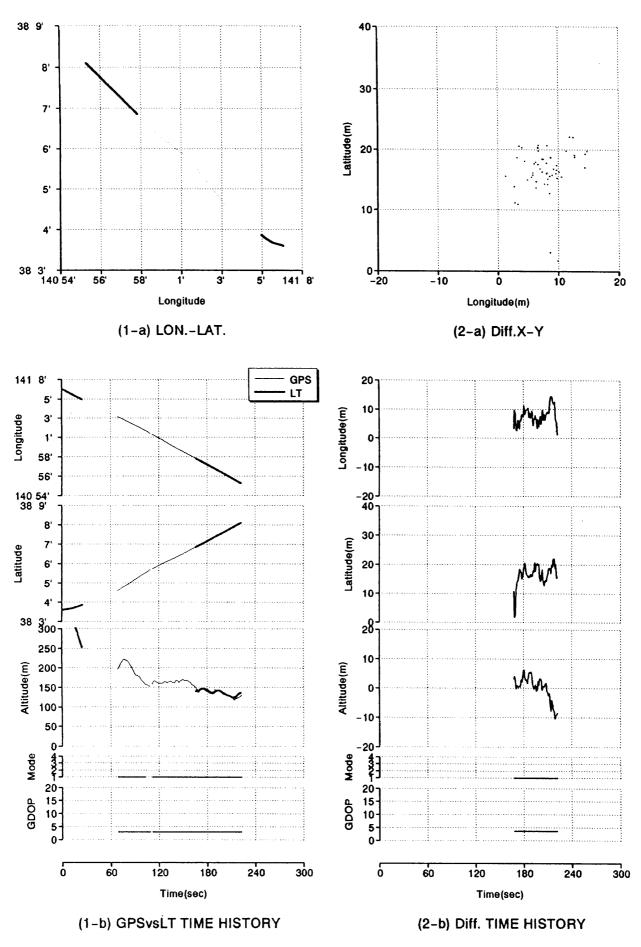


図 4.21 F06C04(L-6) 実験結果

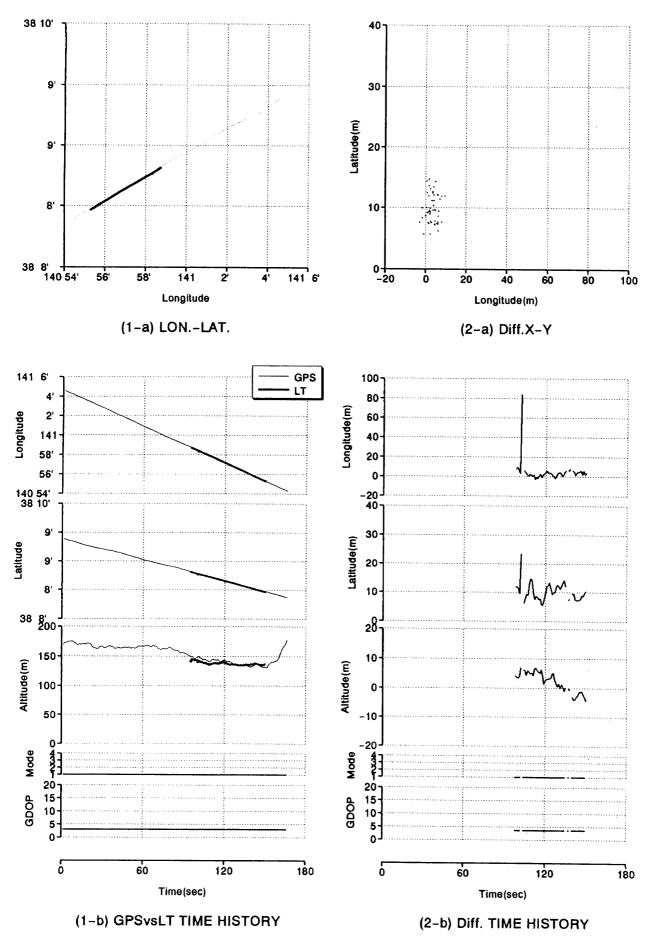


図 4.22 F06C05(SL-3) 実験結果

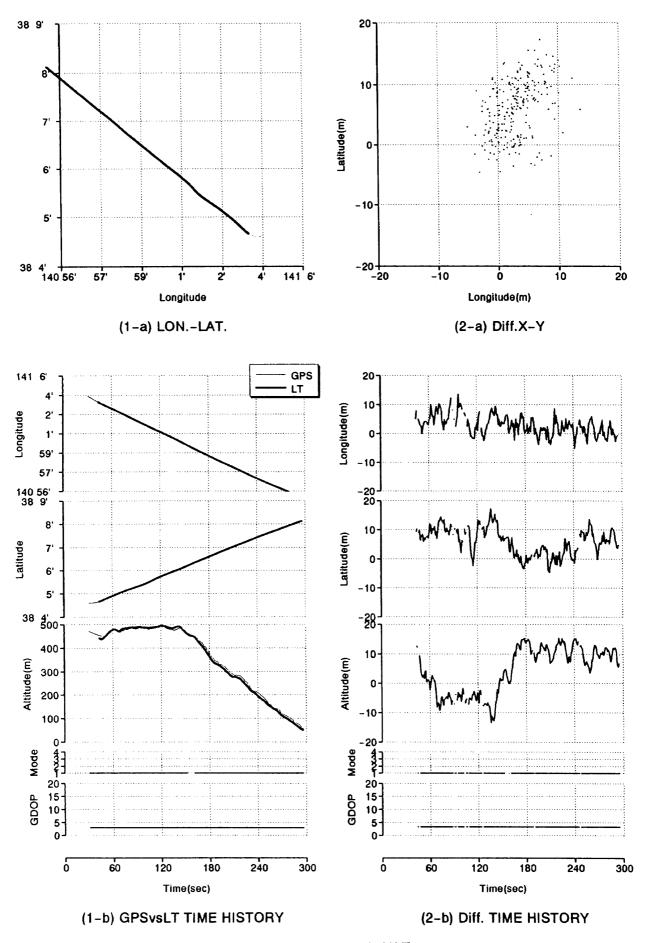


図 4.23 F06C06(A-1)実験結果

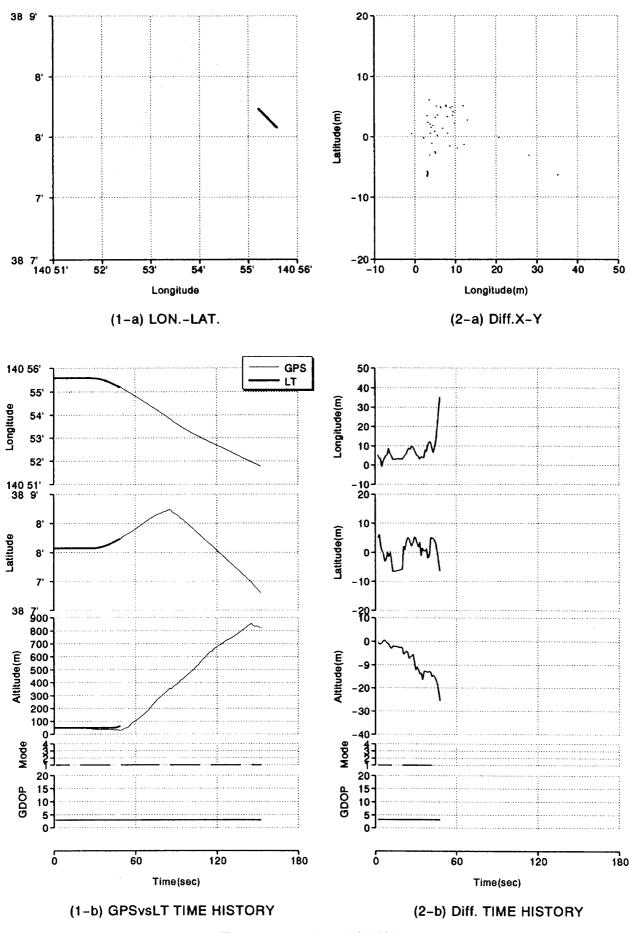


図 4.24 F08C02(S-2) 実験結果

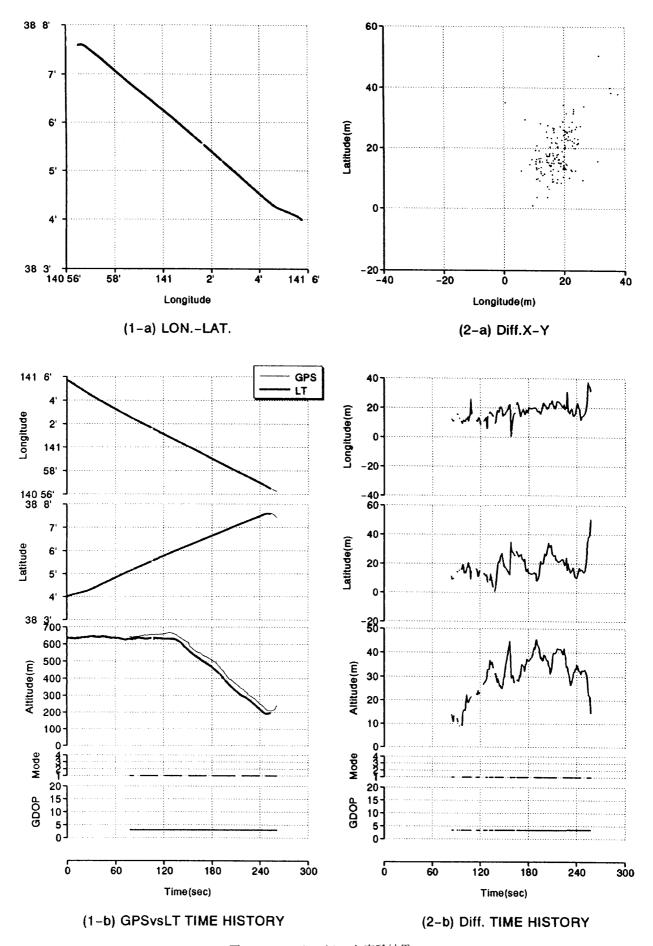


図 4.25 F08C03(A-2) 実験結果

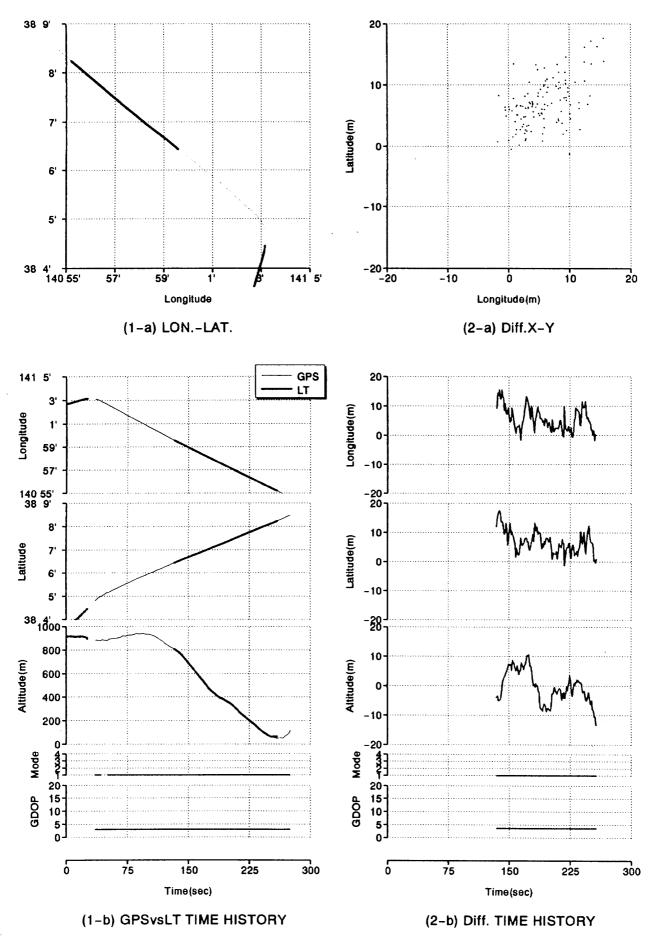


図 4.26 F08C04(A-3) 実験結果

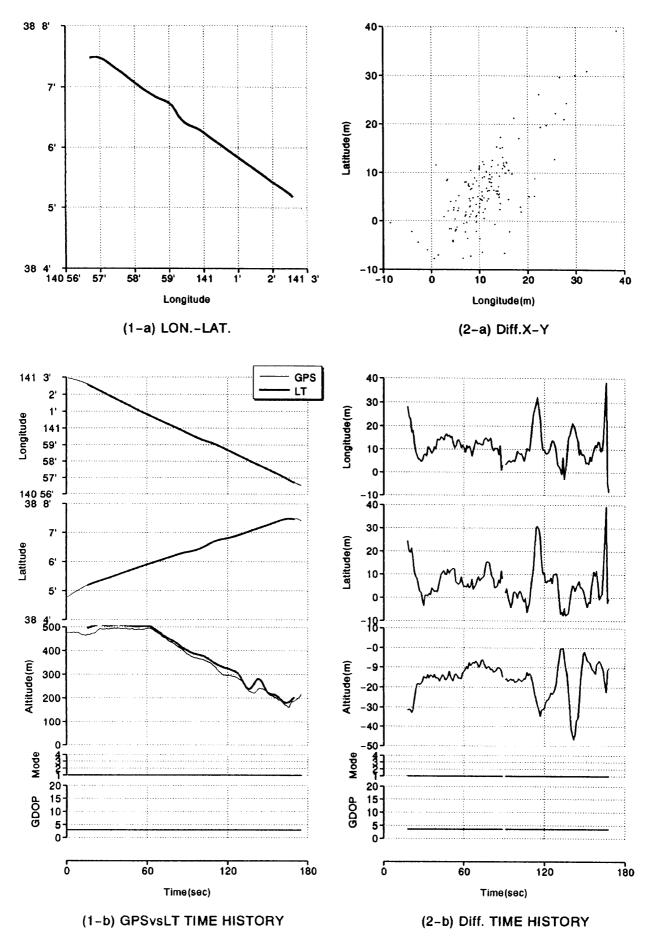


図 4.27 F08C05(SA-1) 実験結果

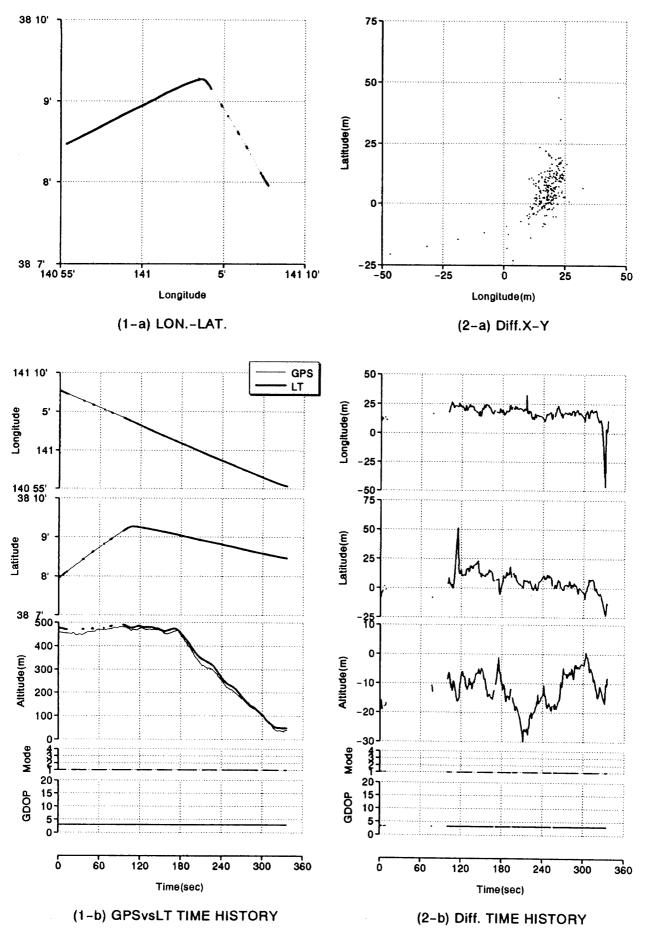


図 4.28 F08C06(SA-6) 実験結果

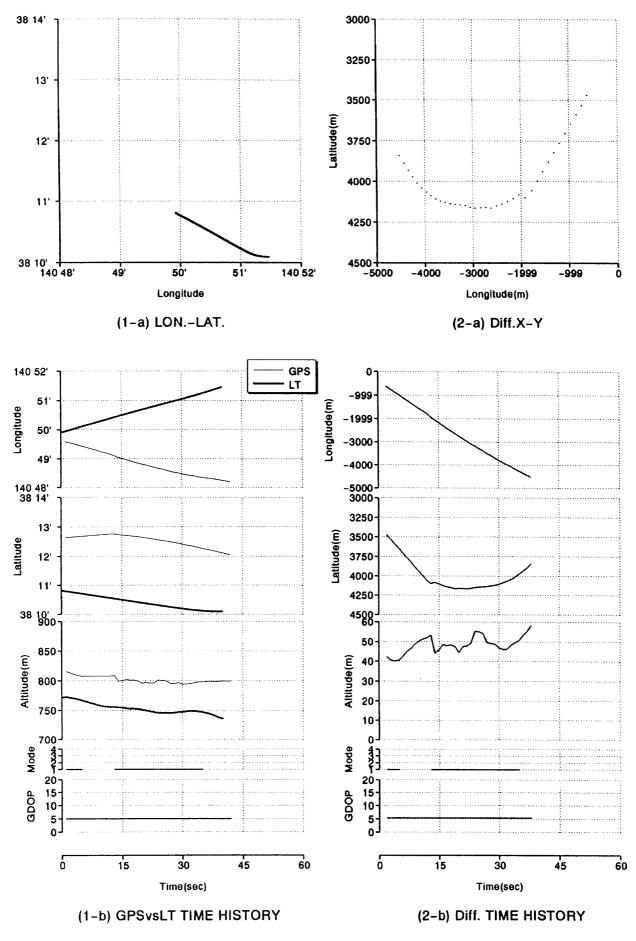


図 4.29 F09C01A(S-3)実験結果

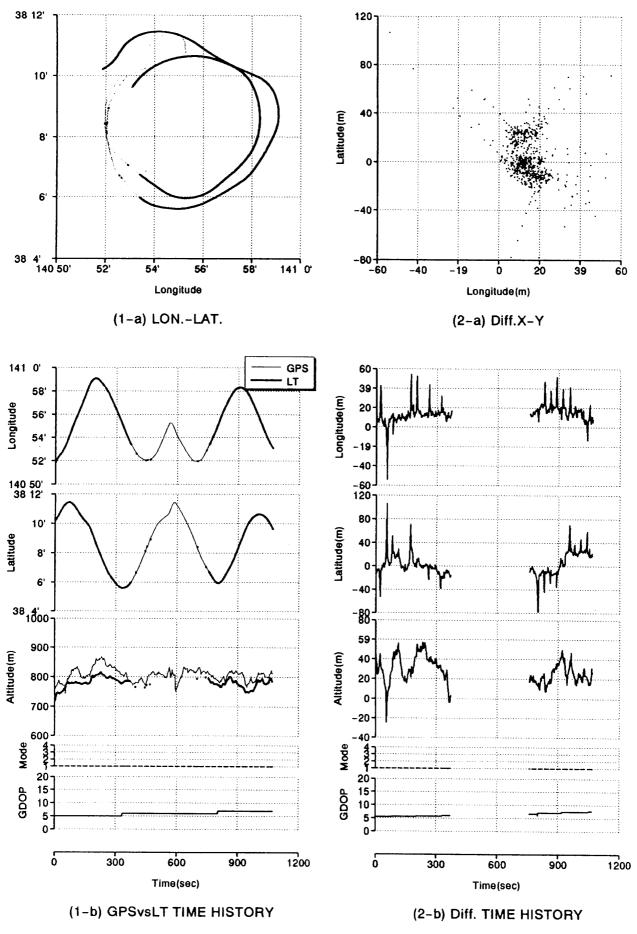


図 4.30 F09C01B(O-1) 実験結果

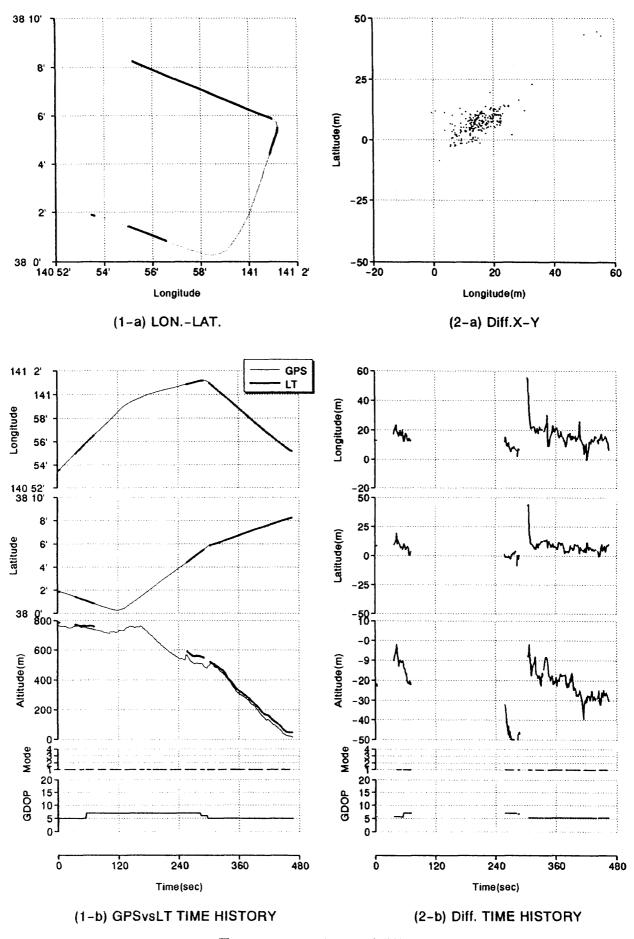


図 4.31 F09C01C(SA-5)実験結果

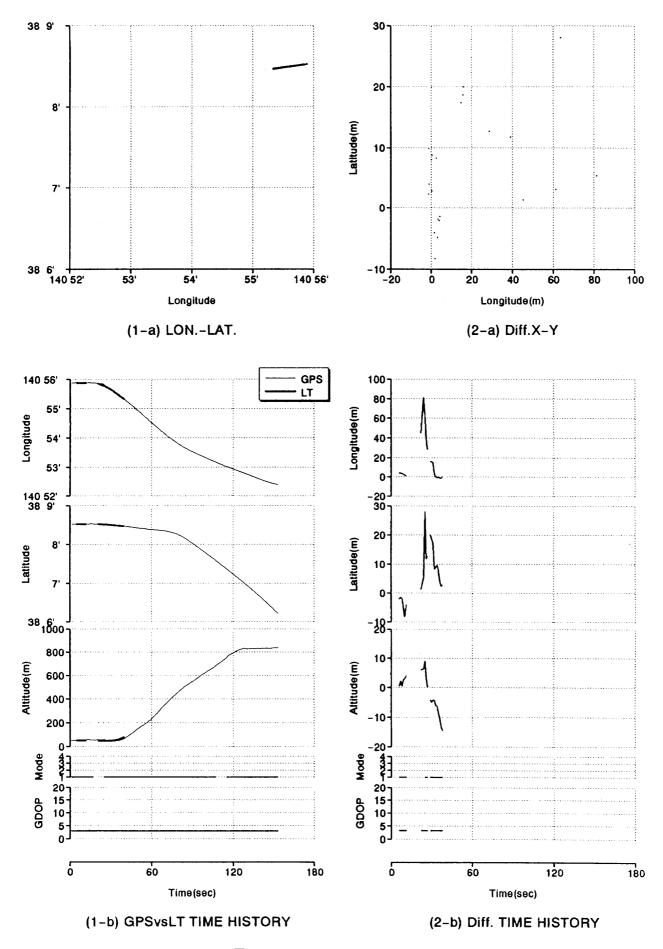


図 4.32 F10C02(S-2) 実験結果

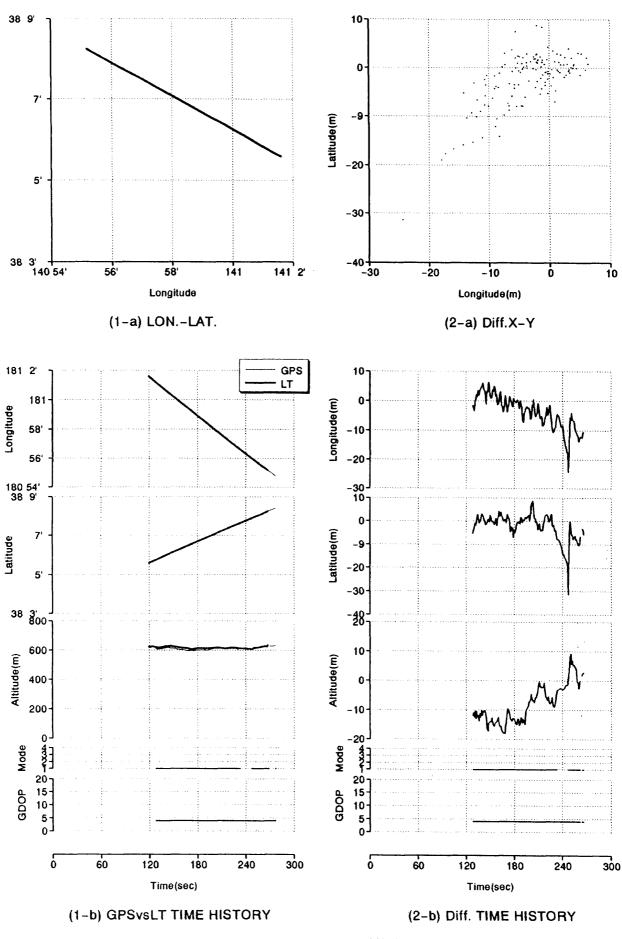


図 4.33 F10C03(L-1)実験結果

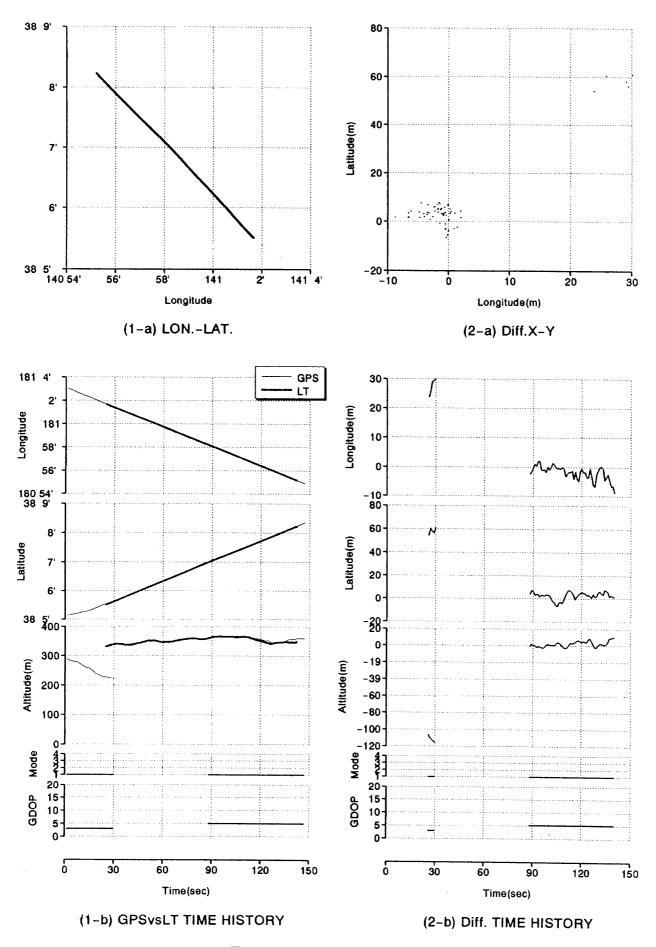
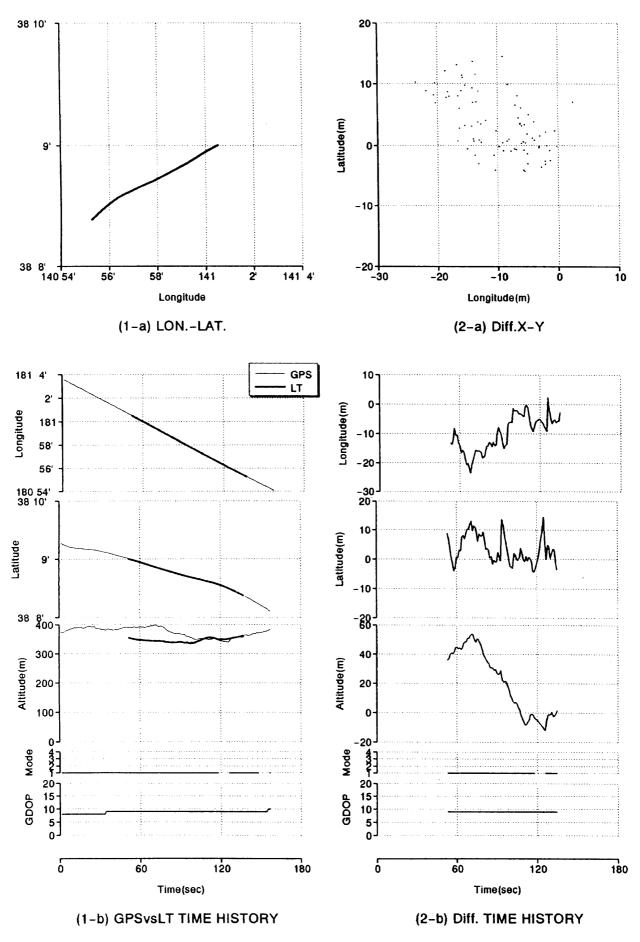
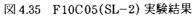


図 4.34 F10C04(L-3) 実験結果





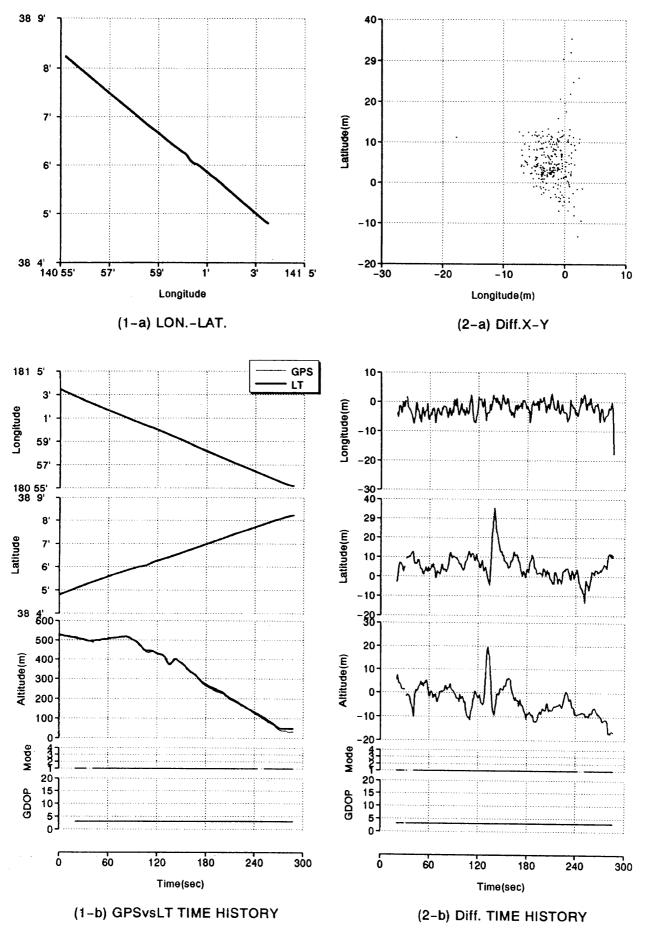


図 4.36 F10C06(SA-1) 実験結果

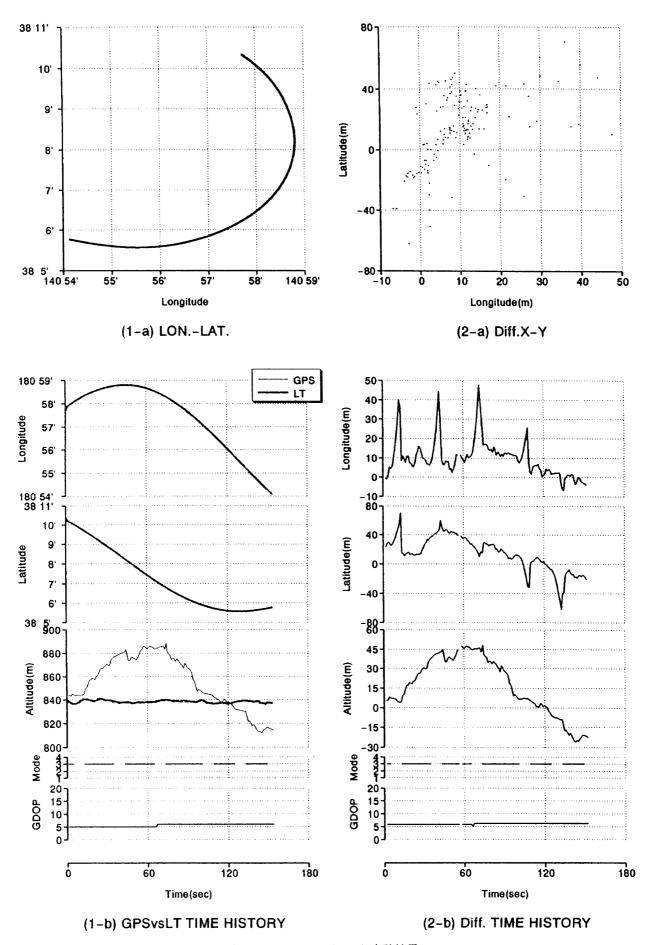


図 4.37 F11C01A(O-2)実験結果

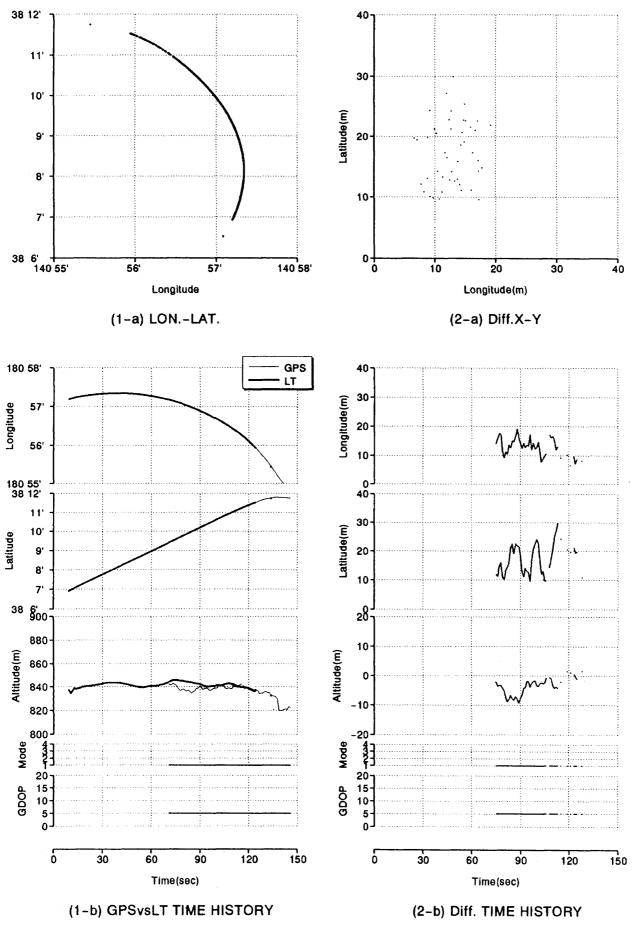


図 4.38 F11C01B(O-2) 実験結果

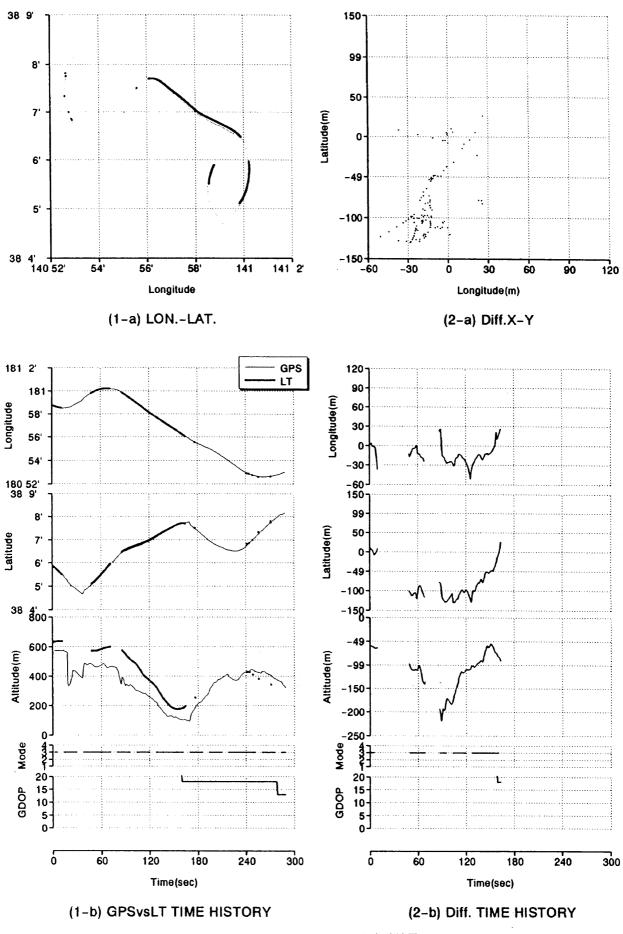


図 4.39 F11C01C(SA-4) 実験結果

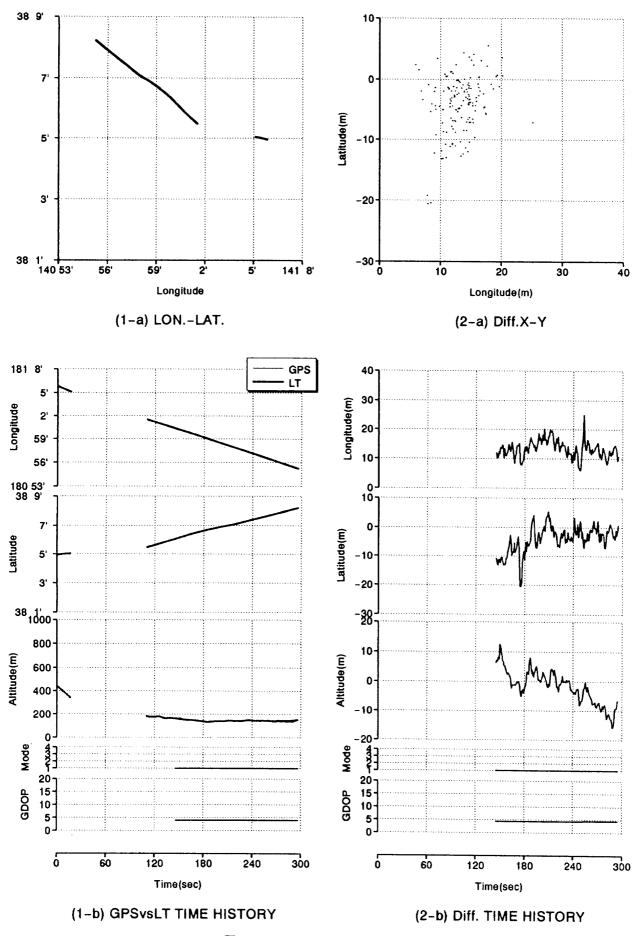


図 4.40 F12C03(L-4) 実験結果

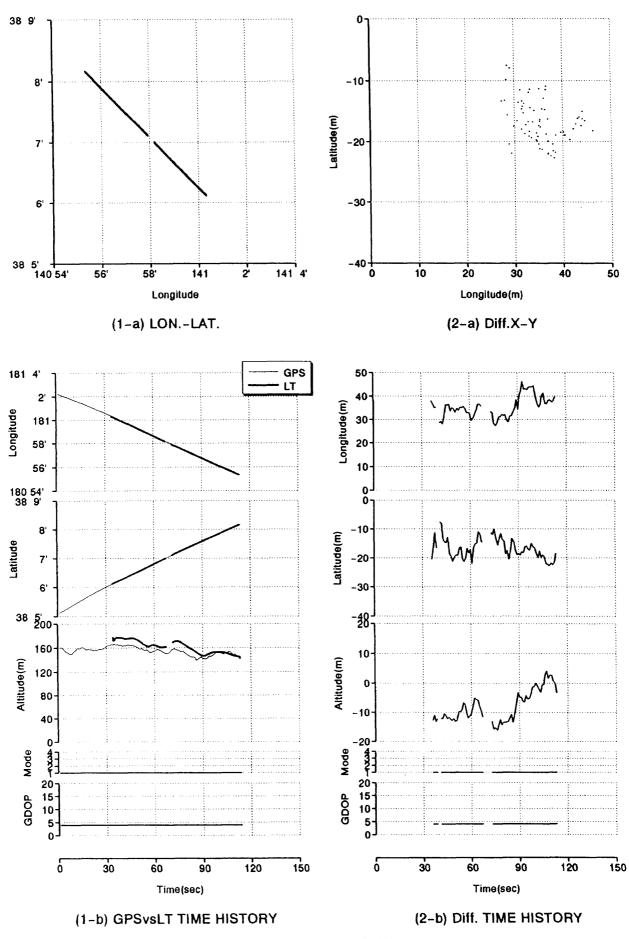
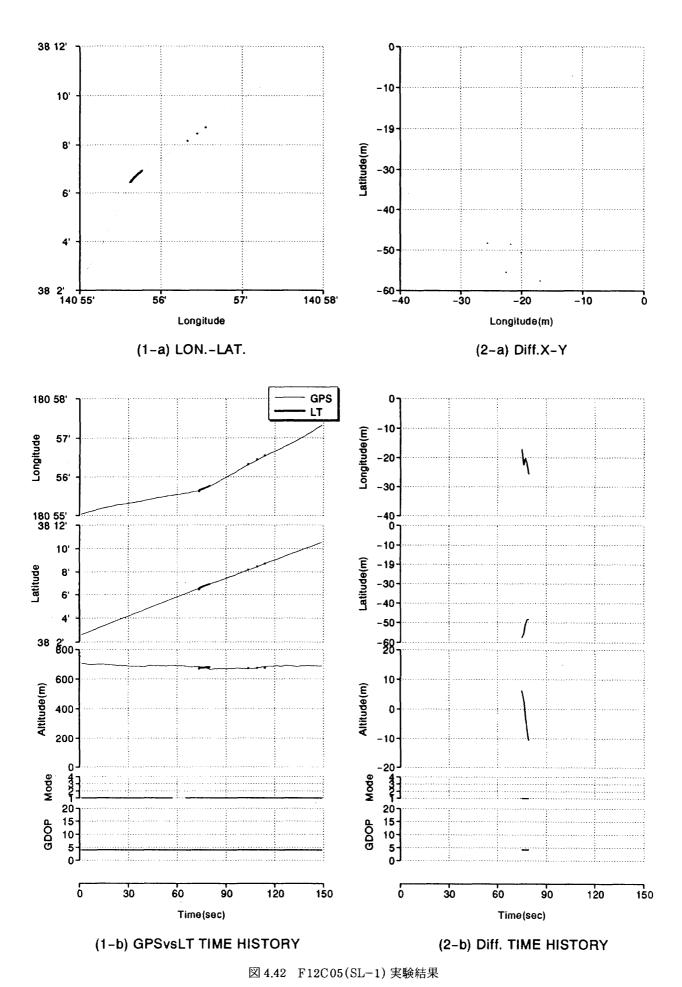


図 4.41 F12C04(L-6) 実験結果





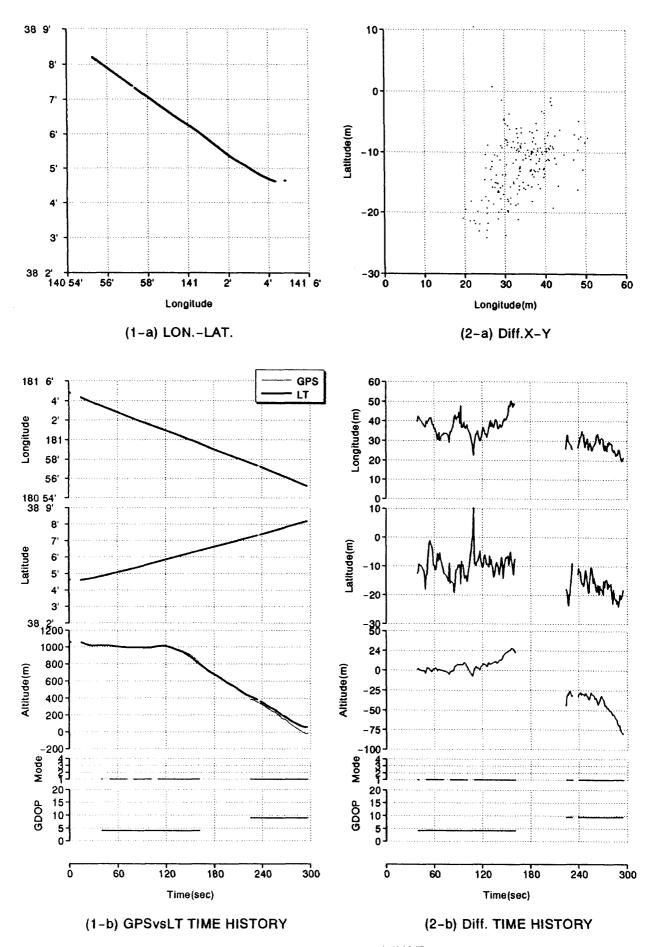


図 4.43 F12C06(A-3) 実験結果

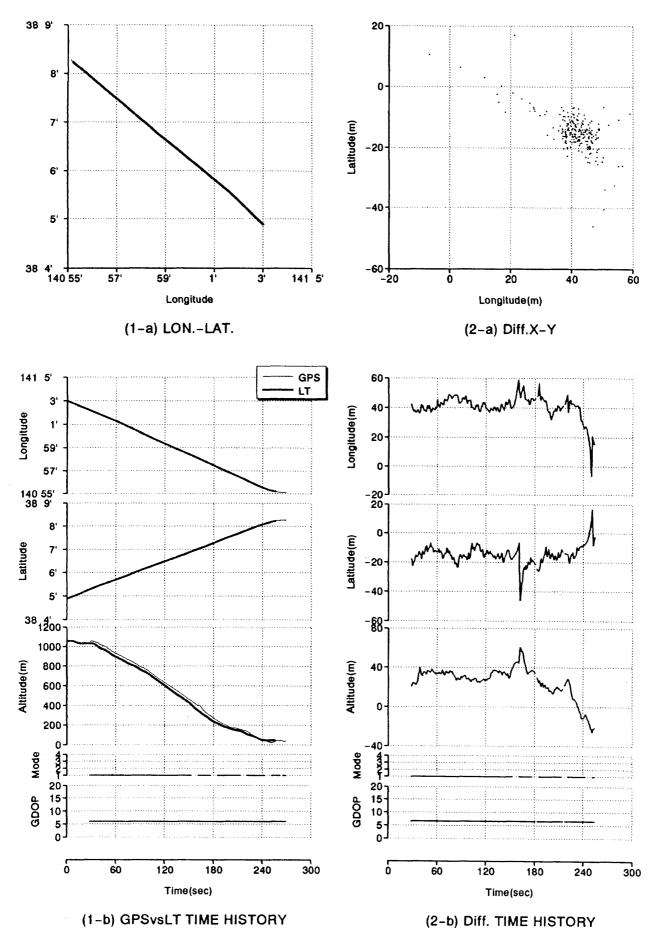


図 4.44 F12C07(SA-3)実験結果

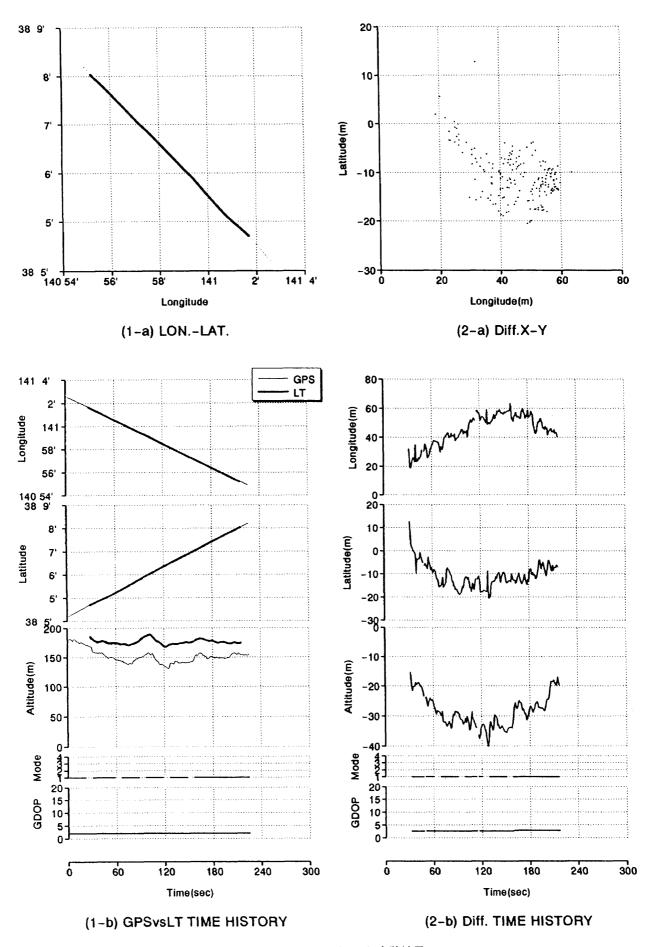


図 4.45 F14C03(L-4) 実験結果

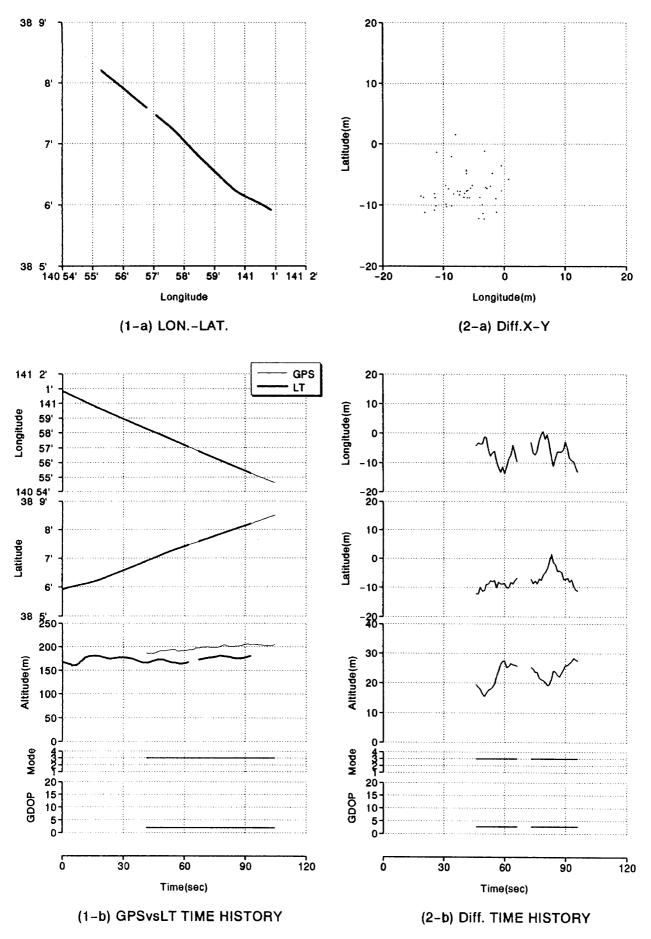


図 4.46 F14C04(L-6)実験結果

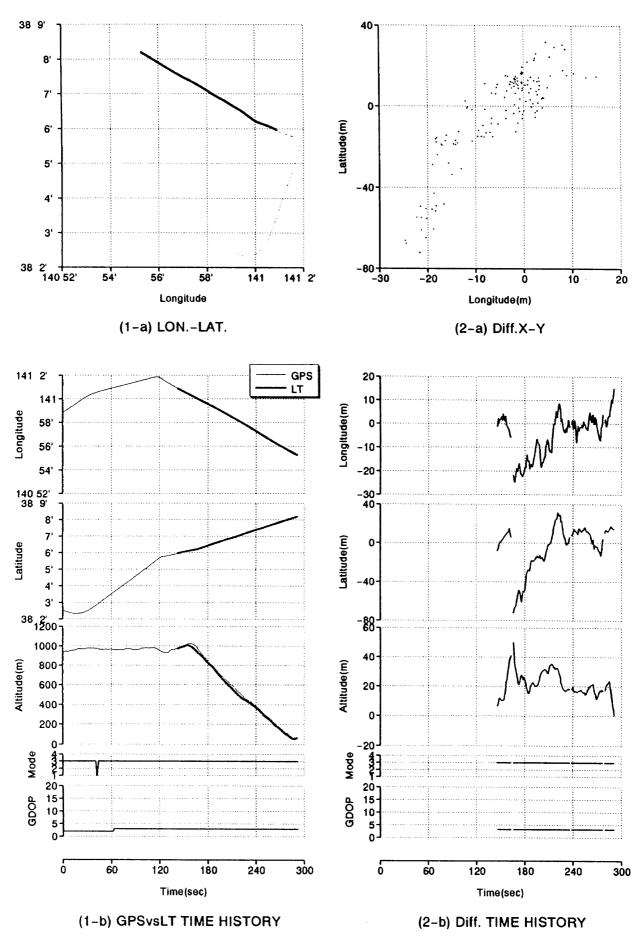


図 4.47 F14C06(A-3) 実験結果

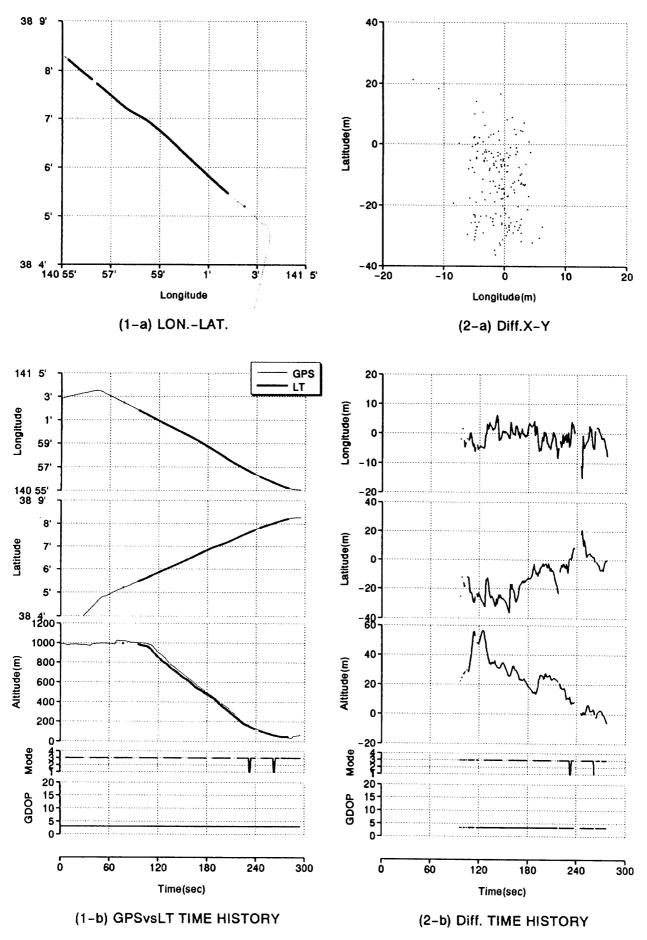


図 4.48 F14C07(SA-3) 実験結果

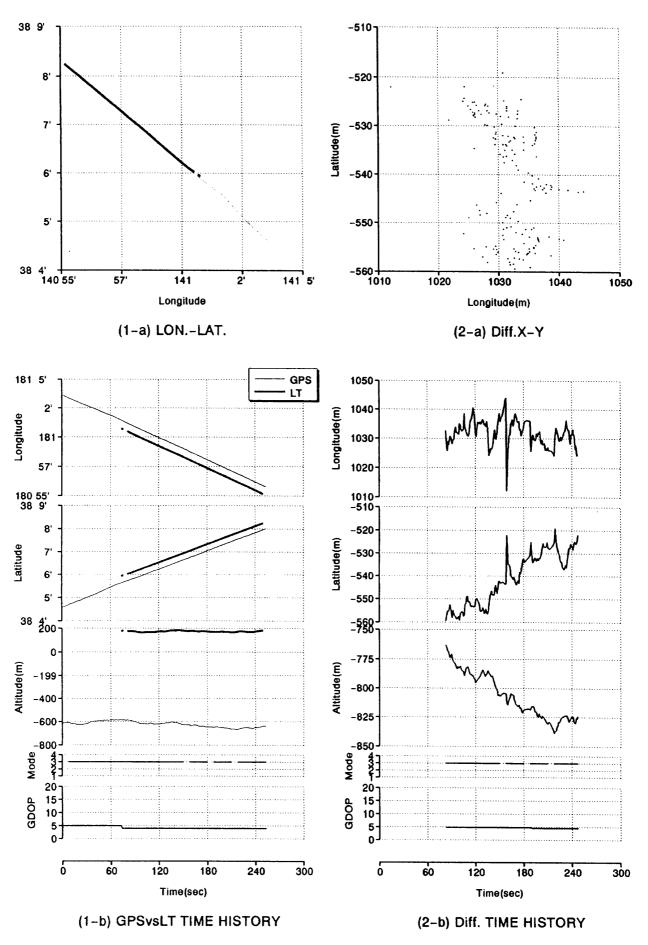


図 4.49 F15C03(L-4) 実験結果

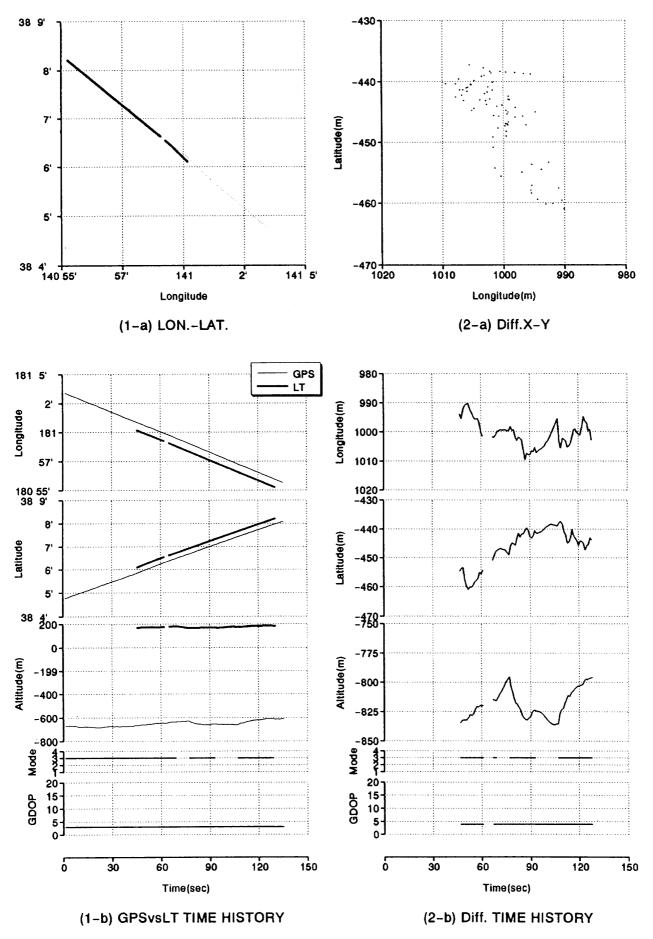


図 4.50 F15C04(L-6)実験結果

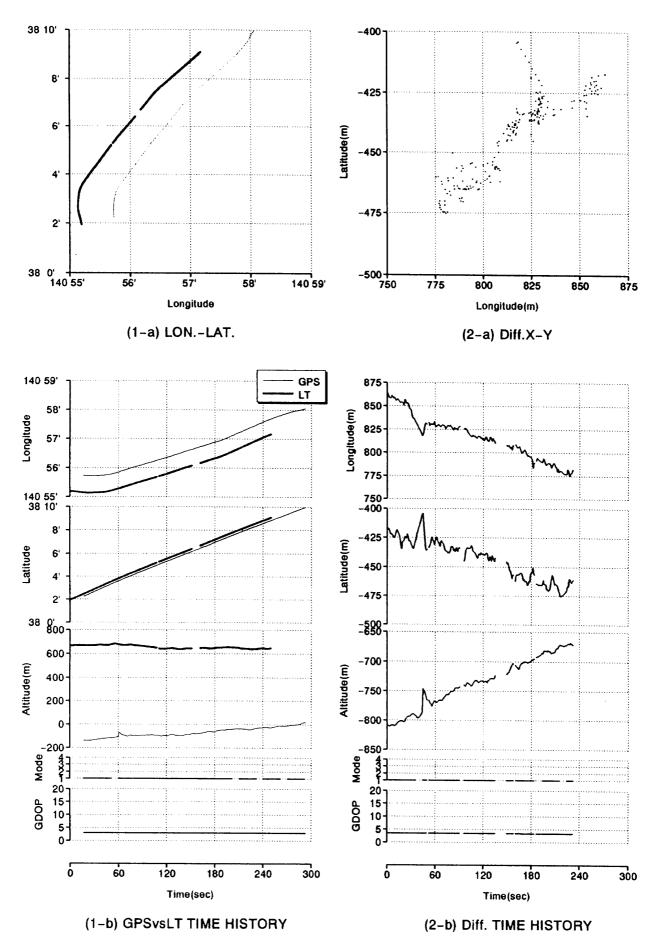


図 4.51 F15C05(SL-1) 実験結果

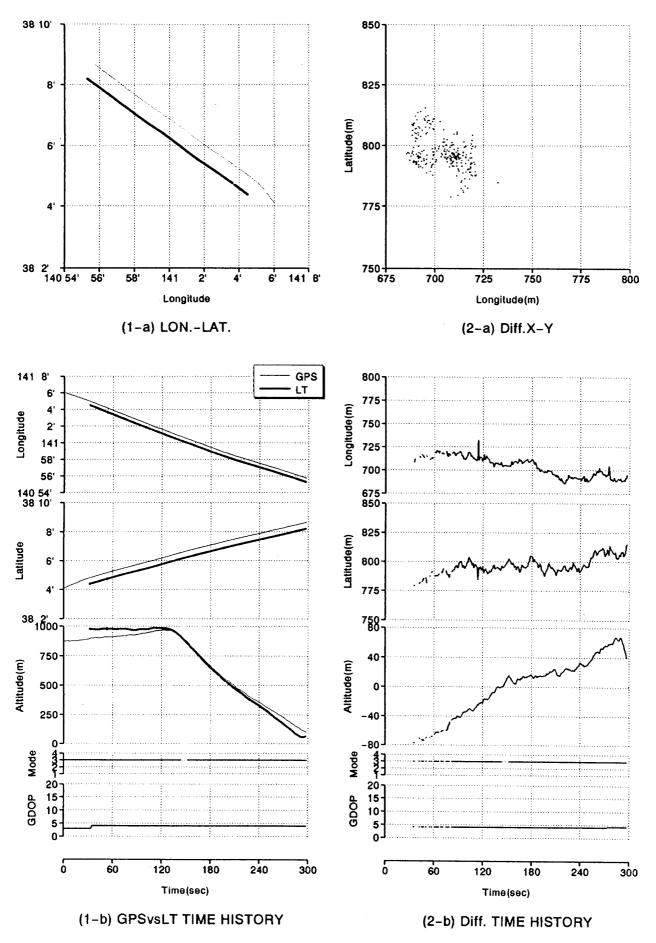


図 4.52 F15C06(A-3) 実験結果

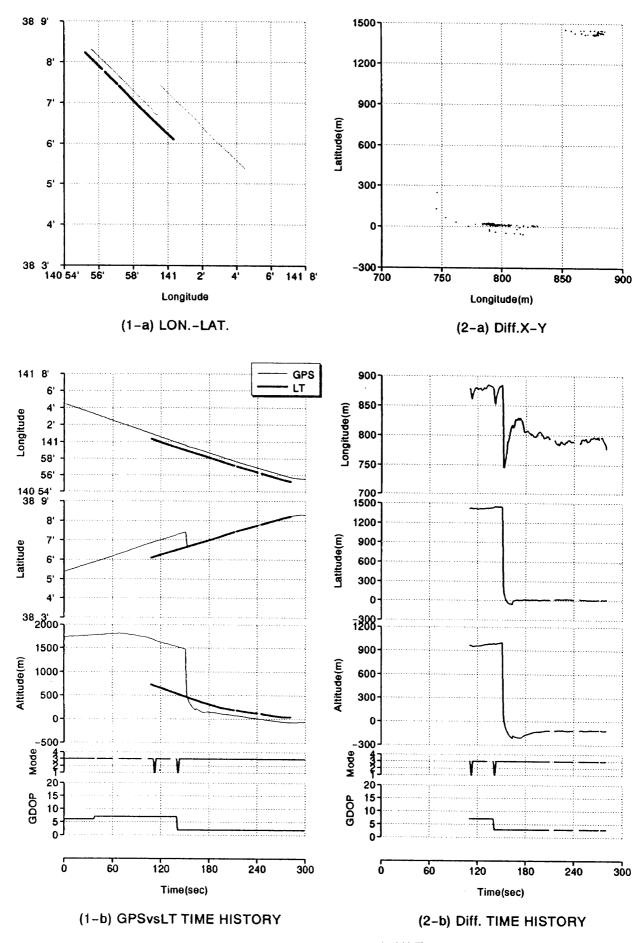
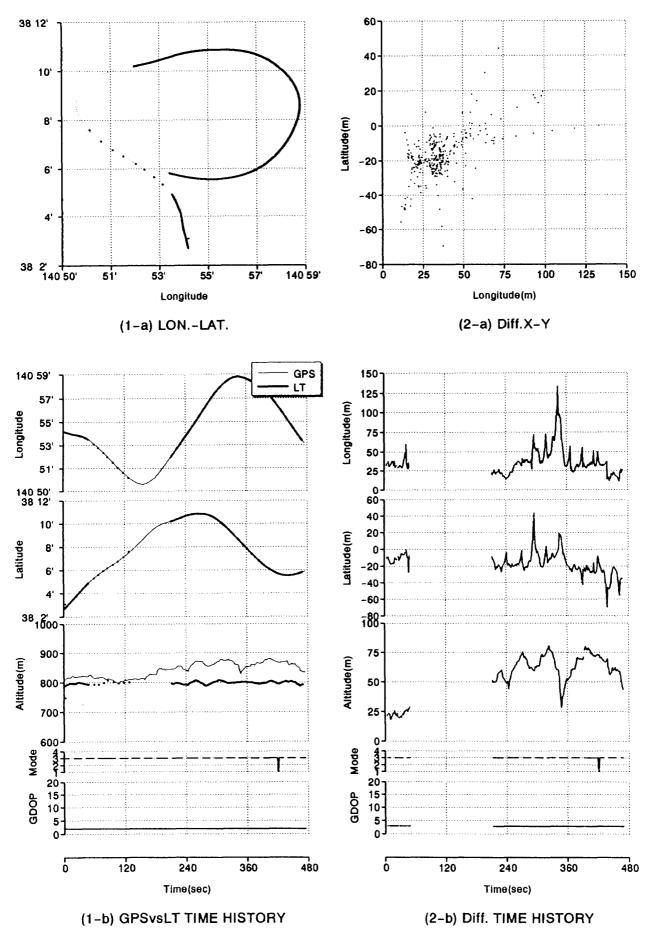


図 4.53 F15C07(SA-3) 実験結果





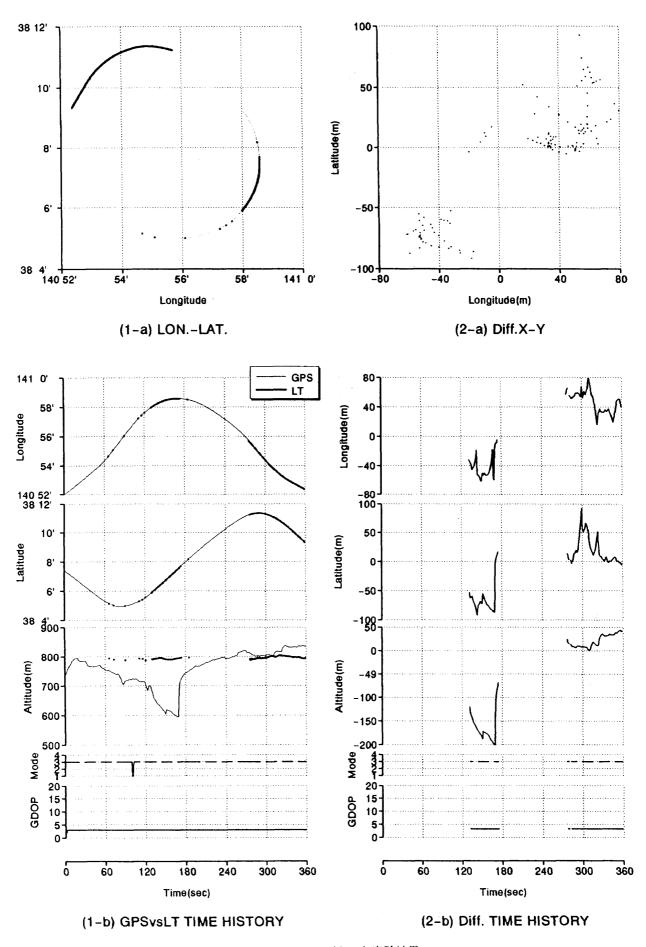
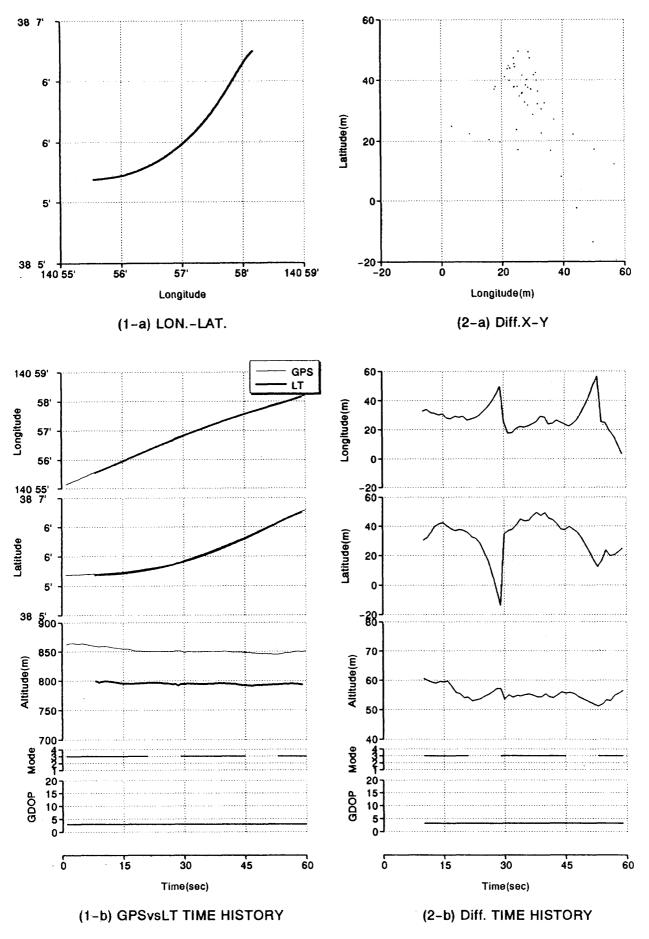
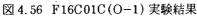


図 4.55 F16C01B(O-1) 実験結果





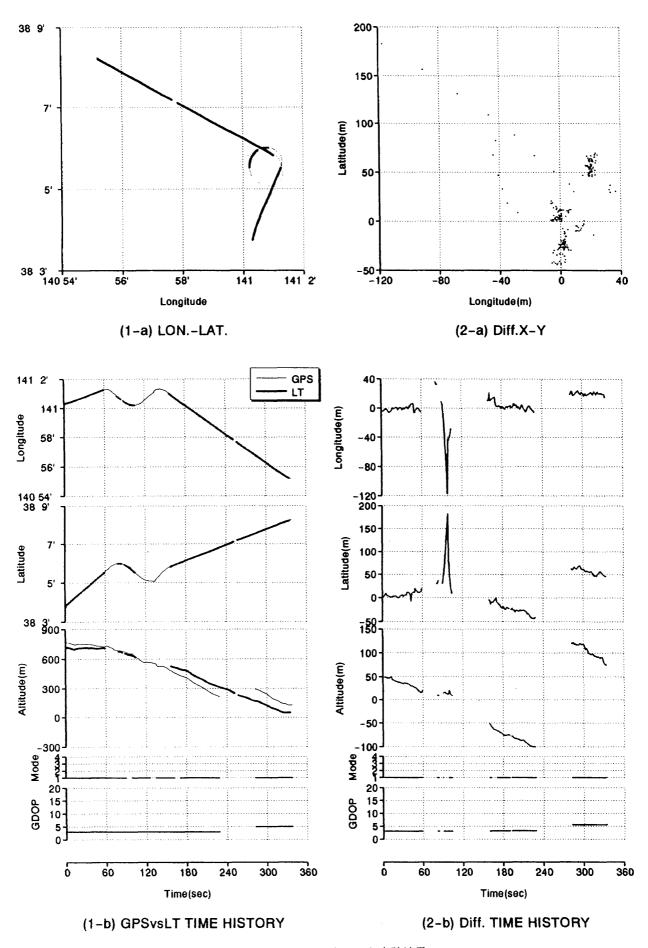
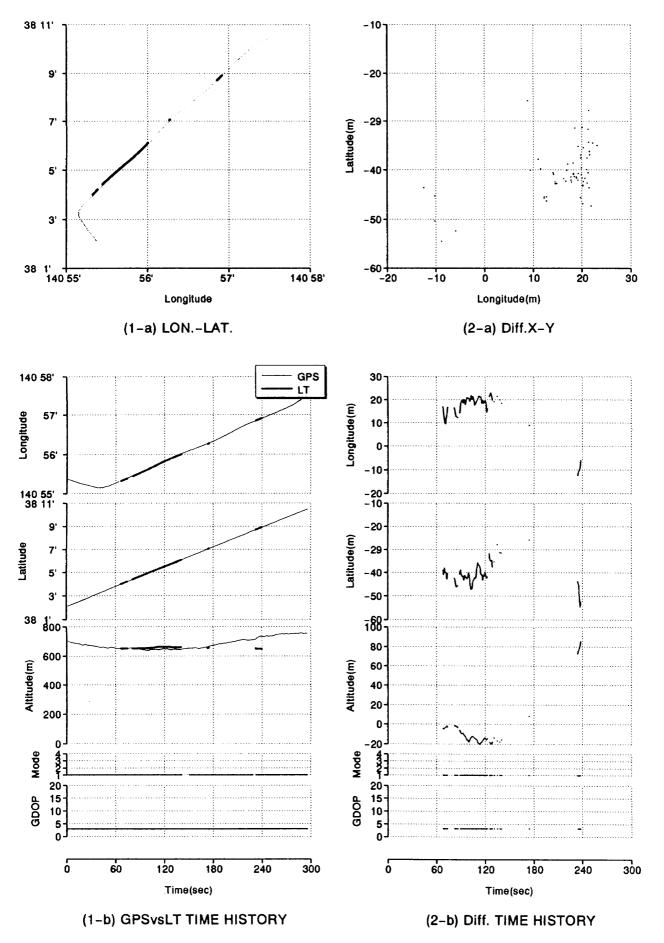


図 4.57 F16C01D(SA-4) 実験結果



65

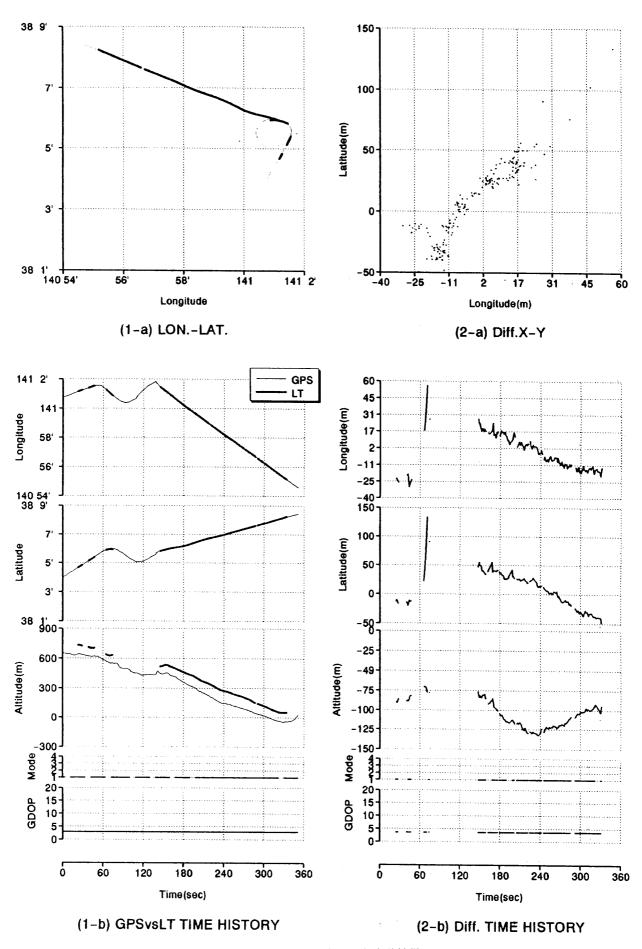


図 4.59 F17C04(SA-4) 実験結果

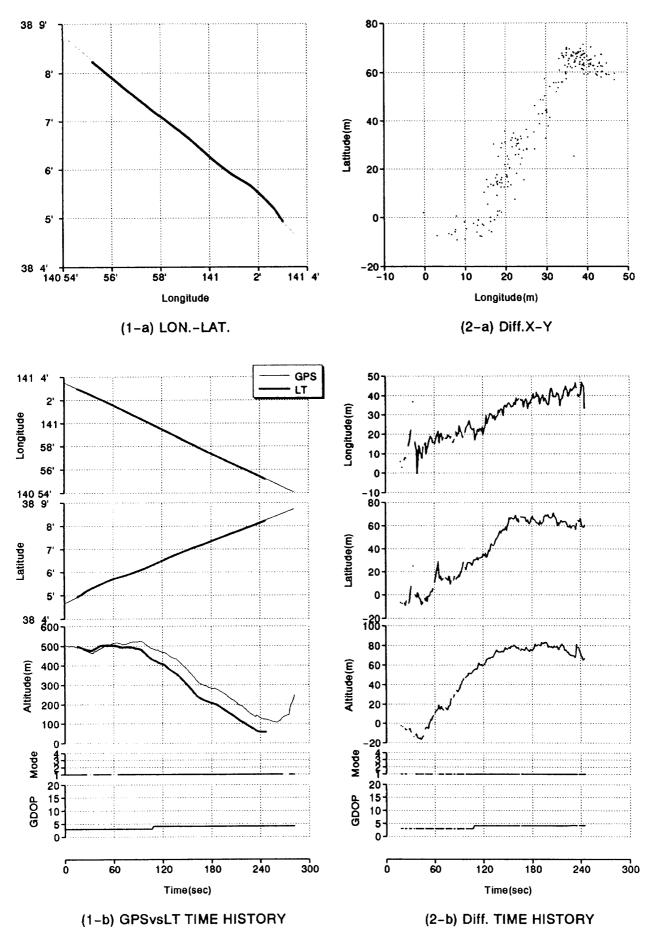


図 4.60 F17C05(A-1) 実験結果

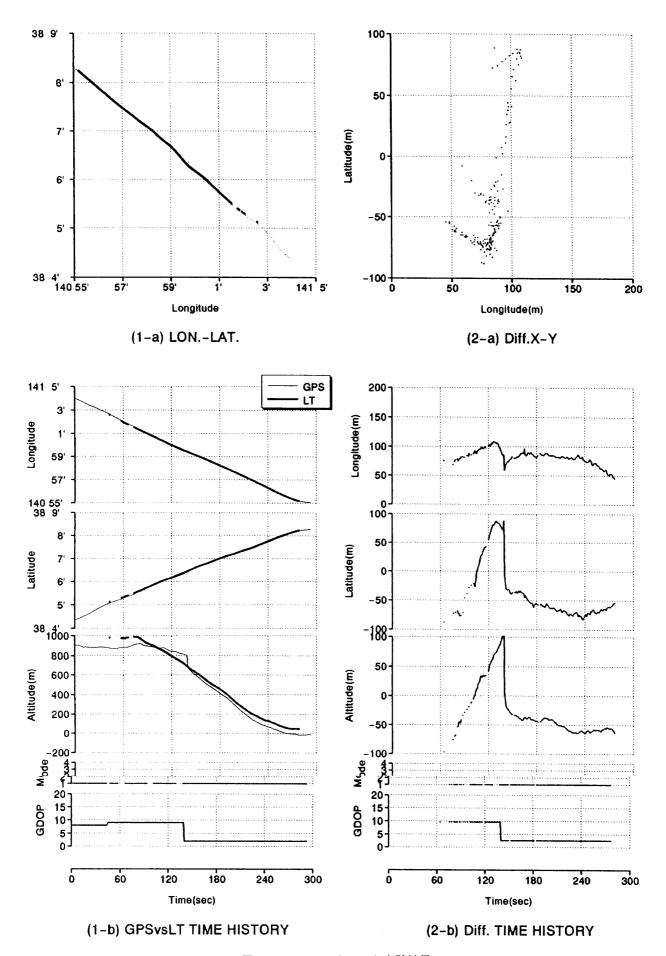


図 4.61 F17C06(SA-3) 実験結果

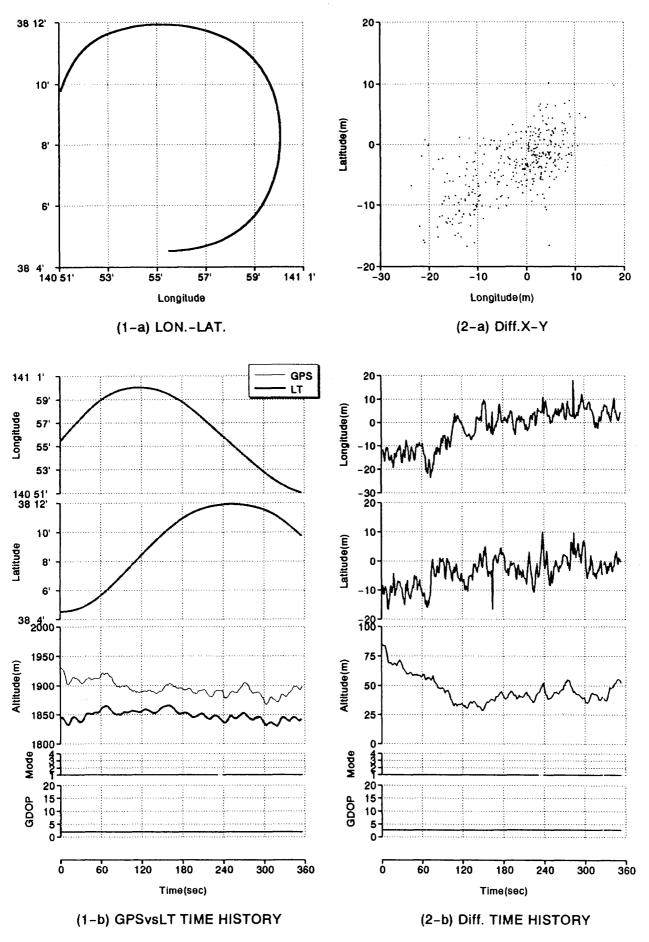


図 4.62 F18C01A (O-3) 実験結果

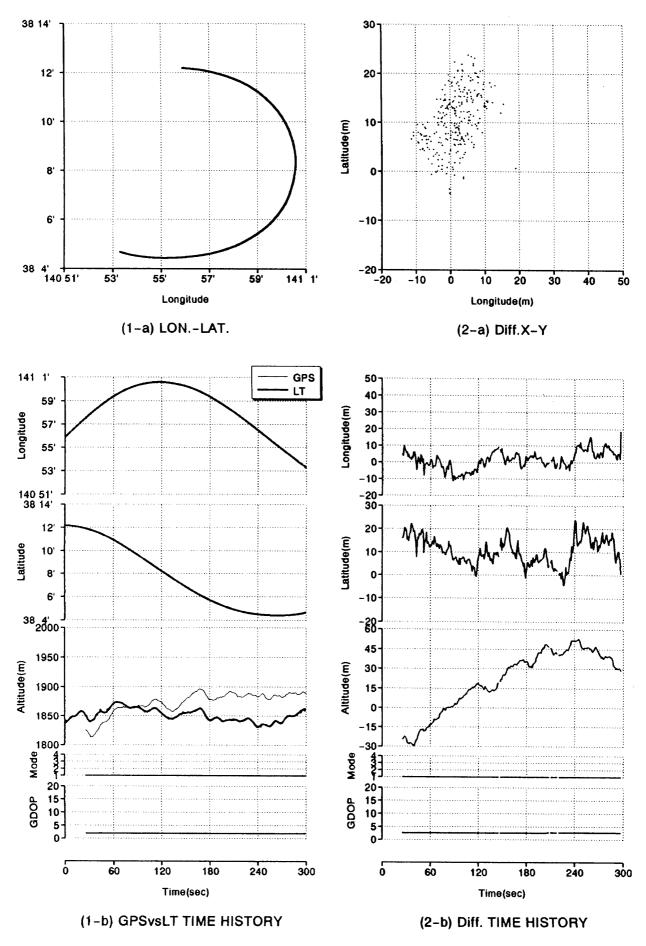


図 4.63 F18C01B(O-3) 実験結果

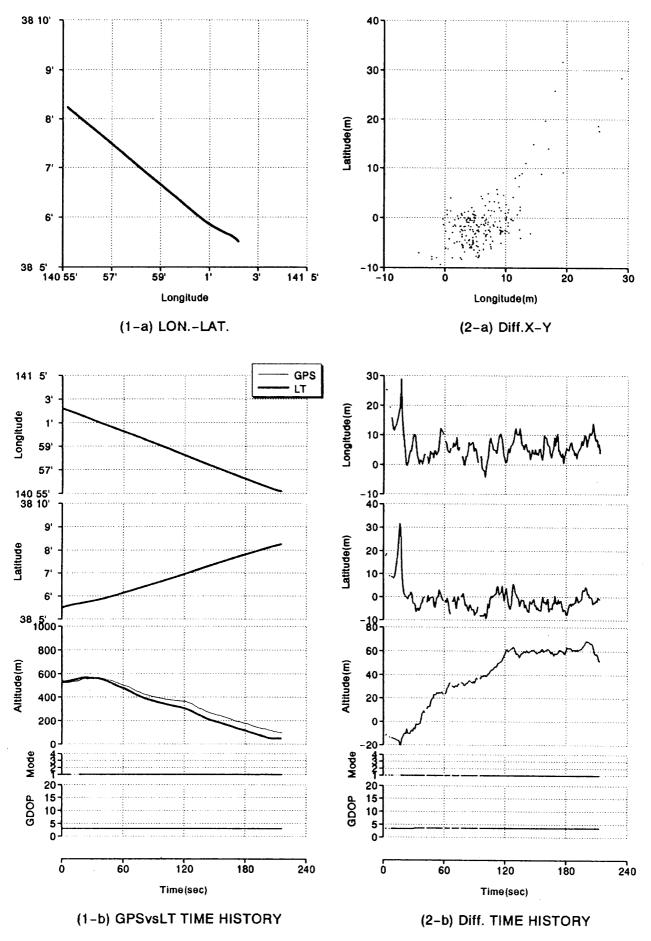


図 4.64 F18C01C(SA-4) 実験結果

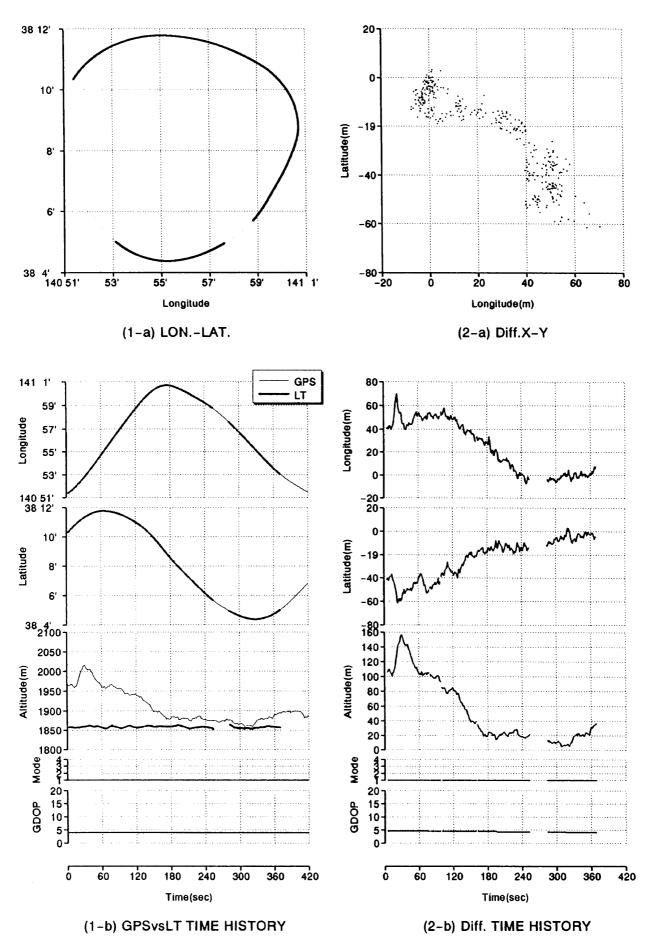


図 4.65 F19C01A(O-3)実験結果

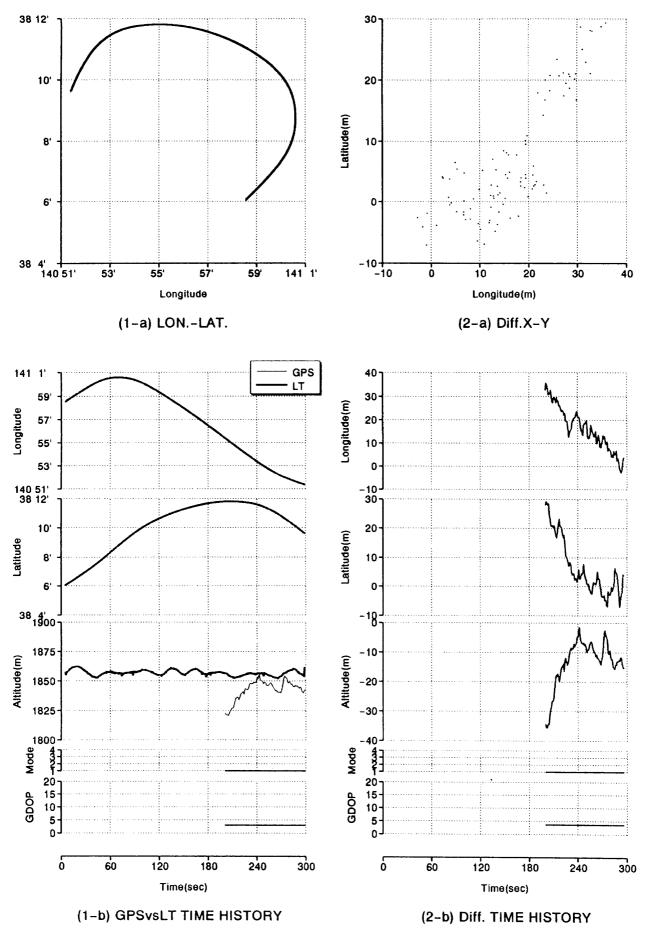


図 4.66 F19C01B(O-3) 実験結果

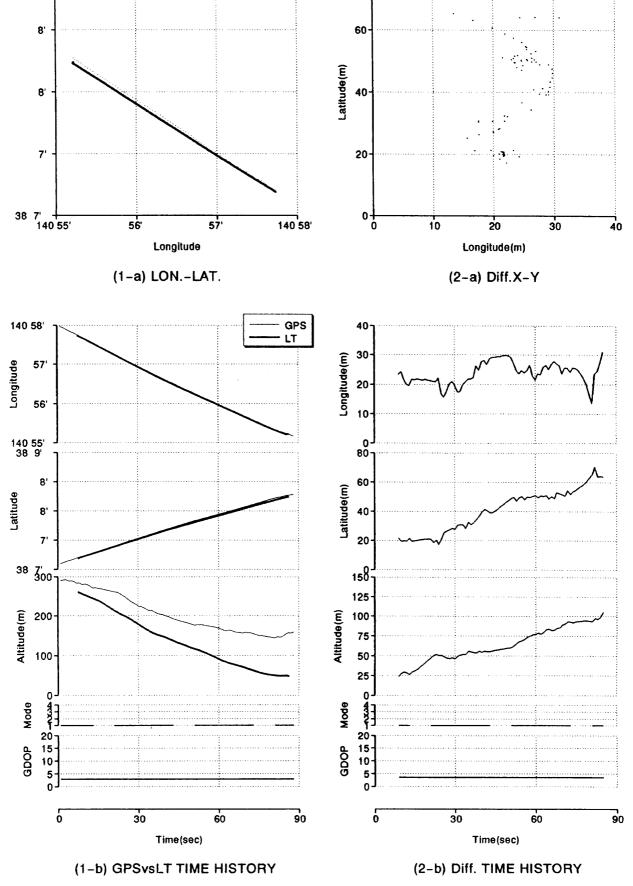


図 4.67 F19C01C(A-1) 実験結果

38 9

航空宇宙技術研究所報告1230号

80

(続く
岨位精度
DGPS 測
GPS/
表 3

 $\sim$ 

RMS	6.2	7.5	21.5		8.5	8.4	3.7	5.0	2.3	0 U		2.8	7.8	1.7	6.0	9.9	0 U	4	7.1	2.7	4.7	12.5	1.8	4.8	5.5	2.8	۲.0 م	3.2	3.6	18.7	13.1		1.6	52.4	16.1	11.0	53.6	16.5	54.0	56.2		32.7
																										ഗ																. 0.
(ш) H CTS										_									_				_						~	~	<b>-</b>			~	~		~	~	<u>.</u>		-, u 	4 16.0
LENGTH (m) AVG			19.8																							d.															, c , c	28.
RMS	10.3	7.4	17.6	38.4	4.8	29.4	32.3	6.6	193.9	1.6	46.2	13.7	14.8	31.8	42.5	65.5	1.202		4.0	9.1	10.2	32.4	5.3	18.4	13.6	49.2	31.2		10.2	33.3	30.5	9.9 71.0	4.6	119.9	5.8	9.6	7.3	27.9	30.5	29.0	, c c c	27.3
(m) STD	6.6	2.6	11.6	1.7	4.7	23.2	10.7	6.9	1/3.0	9.11	44.7	6.3	8.1	9.4	5.4	12.7	2. C2			6.7	6.5	8.3	5.J	8.8	6.0	4.3	12.7	9 - 1 9 - 1	6.4	32.2	21.8	6, c	2.8	41.5	5.5	5.U	6.9	25.7	15.6	5 V 0 V	0 C 7 O	14.9
ALTITUDE(m) AVG ST	-7.9	6.9	-13.0		1.1	-17.8	-30.3	- 3.5	-86.4	4.7T	0.0 11.3	-12.2	-12.3	30.2	42.0	64.1	0.0	#• -		1 1 1 1	-7.8	31.2	2	-16.1	-12.2	48.4	28.4	4. C 7 -	-7.9	-7.4	21.0	-3.4	-3.5	111.9	-1.6	-7.9	-2.0	-10.6	26.1	-28.5	4.72	22.8
AL																																										0.02 17.9
STD F	1		5.2																							ഹ															20	0.0
m) NC																																									n r	10.
-	1																									4																4 TY-2
RMS																									_	4				_									_	_	_	1 23.4 3 17.6
)E(m) STD	6.4	6.2	8,0			7.7	11.6	2.7	44	. i	149.0	12.3	4.8	6.8	4.8	ທ. ເ	n -			14	5	7.6	а. г	7.7	8.0	197.1	19.1	00		15.9	4.1	9.5	, r	41.9	4	с. С	4.5	ŝ	9	ы. 	7	12.3
LATITUDE(m) AVG STI	-1.3	25.3	8.9	-7.4	5.7	-14.4	-20.4	-27.7	13.9	8.91-	-51.5	20.0	43.5	-8.9	5.6	9.2	9.02	16.5		10.1	.2	18.6	6.9	6.4	5.7	3991.8	3.6	- 4 - 4	-2.3	7.5	3.4	5.2	1.41	-81.6	-4.0	-16.8	-52.0	-12.2	-14.5	-10.6		-12.5
RMS	10.5	3.0	с1 г м 1	1 r 1 r	16.4	18.4	17.5	17.1	98.1	7. r	27.8	18.2	11.6	24.5	8.4	7.2	0.1	0.4 1 0	10.4	- 5 - 7	9.7	18.6	6.9	13.1	18.8	951.2	16.9	5 0 C	 6.6	8.7	11.6	3.5 1.5		19.9	13.6	35.9	24.1	34.8	41.6	46.7		9.9T
s(m) STD	3.2	2.7	2.7		4.3	17.2	5.5	5.3	78.3	4 U	6.4 0.75	4.4	3.4	7.4	8.3	6.7	- · ·	n 0 0 r	2.11		6.3	5.3	4.0	6.6	7.3	189.7 2	0.6	0.0 74.8	5.5	8.6	5.9	2.4		14.3	2.9	4.5	3.1	6.4	7.8	10.3	) M	ν. 
NGITUDE(m) AVG STD	9.6	1.3	1.5	0.7	15.7	6.7	16.6	16.2	58.3	9.6 - 7	1 1 1	17.6	11.1	23.3	-1.2	-2.5	1.0	 	0. V												6.6-	-2.2	r.r a c l	13.7	13.2	35.4	21.4	34.1	40.8	45.4	-6.4	-4.0 -1.1
LO Max.	4.7	7.2	3.2		. 9. 0.	3.9	3.4	6.6	4.1	9.6	4.6	9.8	4.6	4.6	5.7	~ ~		0 r 7 r		0.0	3.2		3.7	3.7	3.3	5.4-26	7.8	7.6	4.2	5.3	0.0	3.1	 	- 0-91		4.2	4.3 -	9.5	6.6	2.9	2.7	3.4 3.4
Avg.	4.6	7.2	3.2		, v.	3.9	3.4	6.2	4.0		2.4	9.8	4.6	4.6	5.7	ы, i		9. 7		0. r	2	3.4	3.7	3.7	3.3	5.4	6.4	2 ° °	. 4	5.1	0.0	3.1	 	27.5 4	4.4	4.2	4.3	6.1	6.6	2.7	2.7	3.4 9.4
GDOP Min.	4.5	7.2	3.1	C	, n , n	3.9	3.4	5.9	6. C		7 C	9.8	4.6	4.6	5.7	7.0	19.0	9 r 9 r	. v . r	0.0		3.4	3.7	3.7	3.3	5.4	ი. ი	ν. 4. γ	4.2	3.0	9.0		0 r	18.0	4.4	4.2	4.3	4.3	6.6	2.6	2.7	3.4
2D	0	0		<b>.</b> .	0		0	0				0	0	-	0	0	0 0	5 0	> c			0				•	0	00	0	0	0	0	> <	> c	0	0	0	0	0	0	0 0	
s 3D	0	0 46		457 0	, o	0 145		0	0		261 0 8 0	) 0 ) 0	0	0 157	0	0	00					0	0	0	0	0	0		, o	0	0	•		0 108	4	0	0	0	0	0		0 1420
Mode 3S 2S	110	80		ب ب در			2		68	~ ~	782			2	163	169	5	191		240	47	158	124	150	242	37	683	226	22 138 .	58	83	266 2		n c	151	72	Ś	189	225	184	0	o m
ົບ	.460	520				.860	940		290	190	170			.060					057.														080.5	240			.870		0	.110	060.	. 990 . 060
TCGTIME (se	39316.	40856.520	41656.500	42443.5/U	38235.790	40303.	41999.940	55524.250	56202.290	30419.190	31712 170	32389.710	33067.140	34139.060	57564.770	58344.790	59108.630	002 01325	051.91015	102120.000 10185 670	35357.290	36064.250	37106.230	38012.	39719.480	47826.620	47967.620	49327.620 70757 050	40369.720	40985.830	41873.800	42710.630	U86.20/20	57772 590	30575.590	31351.830	31825.870	32669.990	33699	50635.	51919.	53356. 54121
Û	0				0.00				4																352848.0			362454.0									344930.0	345810.0	346850.0			93600.0 94430.0
PST	352400	354000.0		5.44445 0.011010	0.001016						518250 3				197800.0		199300.0	263460.0												-			0.0C3301							-		
G Number	110	54	152	1/6	177	145	106	174	68	225	195	167	170	159	163	169	11	141	000	ſ		158	124	150	242			C 226	138				A 100	-		72	S			184	45	142 167
NAME	F01C02	F01C04	F01C05	F01C06	FU2CU3	F03C03	F03C04	F04C04	F04C05	F05C03	F05C04	F05C06	F05C07	F05C08	FX2C04	FX2C05	FX2C06	F06C03	r06004	200200	20202	508C03	F08C04	F08C05	F08C06	F09C01A	F09C01B	F09C01C	F10C03	F10C04	F10C05	F10C06	FICULA		F12C03	F12C04	F12C05	F12C06	512C07	F14C03	14C04	F14C06
Fig.		. 2 F(			ц ц ц ц		. 8 FC				.12 FC				.17 5)		(19 (19 (19)								.28 FC	.29 <del>.</del> 0					.35 71			14 00 T						.45 51	<u>(1</u>	.47 El .48 Fl
	14	4	4	4	4 4		4	4	4	4	-	* 4	4	4	4	4	4.	4	d	4	* 1		4	4	4	4	4	4	4 4	4	4	4	4	* 4	• •	4	4	4	4	4	4	44

GPS/DGPS 测位精度

 $\sim$ 

枇 ) 統

ŝ

表

01406604066400000000000	
m SrD SrD SrD SrD SrD Solution Solution Solution Solution Solution Solution Solution Solution Solution Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution SrD Solution	
LENGTH (m) 1417.4 1367.4 1185.3 11064.0 1004.6 79.2 102.6 79.2 113.7 113.7 113.7 113.7 113.7 113.7 113.7 113.7	24.0 79.8
RMS RMS 738.95 1 1000.1 25.9 11000.1 255.9 11000.1 255.9 251.0 255.9 11000.1 255.9 21.0 255.9 21.1 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9 255.9	
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
ALTITUDE (m) AVG S -806.9 1 -806.9 1 -818.5 7 4 4.0 3 163.9 49 163.9 49 163.9 49 163.9 49 57.3 1 57.3 1 57.3 1 -735.7 4 10.0 7 11.0 7 55.3 1 55.3 1 11.0 7 55.3 1 11.0 7 55.3 1 55.3 1 55.3 1 55.3 1 52.3 1 53.3 1 54.4 1 55.3 100.5 100000000000000000000000000000000	
AL: RMS RMS 931.2 - 931.2 - 46.1 46.2 45.1 45.1 45.1 103.0 103.0 103.0 103.0 103.0	
Provide the state of the state	
HORIZON (m) AVG (m) 1165-1 928-9 928-9 623-2 623-2 445-1 623-2 34-4 45-1 101-8 51-8 101-8 101-8 101-8 101-8 101-8	
HMS HORI HMS HAS HIGH A448.2 1114 4448.3 95 739.7 100 21.5 0 41.3 4 41.3 4 41.3 4 61.1 10 61.1 11 61.1	
ATTTUDE(m) AVG STD -540.5 Ill.3 -445.7 6.4 445.7 11.1 796.9 6.9 17.1 13.0 -17.0 13.0 -17.0 13.0 17.1 13.0 38.9 5 613 32.1 13.0 15.2 38.9 15.2 38.9 -40.7 51 15.2 38.9 -40.7 51 13.0 -12.6 47.5 -3.5 -3.5 -3.5 -3.5 -3.5 -3.5 -3.5 -3	
RMS RMS 11035-1 1035-1 1007-0 818.3 205-4 20.7 205-4 20.2 205-3 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0 18.0	
б (щ. 2007)	22.3 9.3 9.3
LONGITUDE (m) - AVG STD 	6.3 25.7 16.4 23.6
А С С С С С С С С С С С С С	3.7 3.7 3.7
	3.7 3.7 3.7
GDOP Min. Ave 3.9 3.9 3.9 3.9 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1 3.1	3.7 3.7 3.7
	0000
3D 2460 2460 2460 2460 2460 250 250 250 200 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0	
Add         35         25           35         25         0 </td <td>4000</td>	4000
	20 204 20 332 30 97 20 77
CGTI 331479 3324079 332569 332569 332569 332569 332569 332569 332561 35561 332561 35561 35561 35561 35561 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 355661 3556661 3556661 3556661 35566661 3556666666666	359228.0 46067.800 430780.0 31231.020 431430.0 32075.830 4325550.0 33005.020
TIME T(8ec) (sec)(	9228.0 0780.0 1430.0 2550.0
CPSTIME CPSTIME 171 259134 77 259131 212 2569360 246 260850 158 261930 158 261930 158 261930 158 261930 158 261930 158 261930 158 261930 195 344100 195 34436750 195 348360 51 344100 195 348360 51 346750 195 348360 51 346750 195 348360 51 346750 51 3467500 51 357500 51 3575000 51 3575000 51 357500000000000000000000000000000000000	204 3 332 4 97 4 77 4
NAME Nu  F15C03 F15C04 F15C04 F15C05 F15C05 F15C01B F15C01B F16C01B F16C01B F17C03 F17C03 F17C05 F17C05 F17C05 F17C05 F17C05 F17C05	F18C01C F19C01A F19C01B F19C01B
	4.64 F 4.65 F 4.66 F 4.67 F

べる。これはLTとGPS データの時刻が一致していなかっ たか. または、LTがトラッキング・ミスをしているときの データである可能性が高い。また、フライト15(F15)では すべての実験ケースについて測位誤差が大きくなっている (図4.11~4.16)。ただし、同フライトの着陸寸前のF15C 07(図 4.53)では前半部で測位精度が悪いものの,140秒付 近でGPS衛星の組み合わせを変えた後では測位精度の向上 が見られる。F15でGPS受信装置が捕捉したGPS衛星はす べてがBlock IIであった。それらのGPS衛星のいくつかが 米国国防総省でのSAの実験対象となっていた可能性があ り、そのため精度が劣化したと考えられる。このような例 は他にもF05C05(図4.13), F10C04(図4.34)でも見ら れ、何れも衛星の組み合わせが変化した後はGDOPの如何 に関わらず測位精度の向上が見られた。

### 5. GPS精度評価

#### 5.1 GDOPによる影響

GPS衛星の幾何学的配置GDOPに対する測位精度の影響 について調べるために、第2回の実験(FX2~F10)だけ を取り上げて比較した(図5)。第2回の実験ケースだけを 取り上げたのは、GDOP以外のGPS 測位精度に与える影響 を少なくするのが目的である。第2回の実験(1990年1月 実施)はGPS衛星にSAはかかっておらず、また、DGPSも 行っていないため、GPS受信機本来の精度を得られたと考 えられる。航法精度の代表としてここでは距離の RMS を 使った。図中の式と直線は、noSA 条件下での測位精度を 最小自乗法で直線近似したものである。このGDOPに対す る測位精度の傾きは12.8mであった。マニュアルによると、 測位精度はGDOPを14.14倍したもので代表される。直線 から外れたデータのばらつきは、GPS衛星の種類やDo228 の飛行方法の違いによる影響と考えられる。

先に述べたようにGPS衛星は製作・打ち上げ年度により Block IとBlock Ⅱ衛星の2種類に分類できる。Block I 衛星は人工的な誤差である SA をかけることができない半 面、衛星自体の老朽化で衛星内部で使用している原子時計 の精度が悪くなっている。また、Block II衛星は新しいので 原子時計の精度は保証されるがSA がかけられている。 こ れらの衛星の種類の組み合わせによっても測位精度が異な ることは容易に想像できる。本報告書ではこのGPS衛星の 種類による航法精度への影響は特に考慮せずに行った。こ のGPS衛星の番号及び種類は付録Dに表示する。

#### 5.2 着陸進入時の測位精度

着陸進入時における GPS/DGPS の 測位精度を評価する ために、GDOPは5以下の条件で、SA環境下での単独測 位(以下 Stand Alone), SA 環境下での DGPS 測位(以下 DGPS),第2回の飛行実験で行ったSA無しでの単独測位

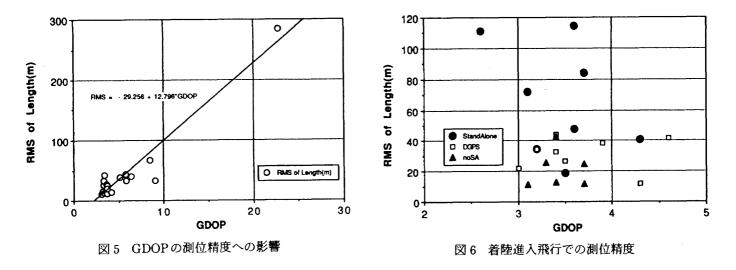


表4 着陸進入飛行でのGPS測位精度

$\square$	データ数	平均 GDOP	RMS of Longitude(m)	RMS of Latitude(m)	RMS of Horizon(m)	RMS of Altitude(m)	RMS of Length(m)
Stand Alone	1193	3.5	27.6	30.6	42.8	55.8	74.8
DGPS	1315	3.7	11.5	18.9	23.2	25.8	34.9
no SA	1183	3.4	10.4	10.4	15.1	13.5	20.4

(以下 noSA)の3つのグループに分類した。GDOPが5以 下の飛行実験ケースを選択するときに、データが少なくな ったケースは評価の対象からはずしている(図6)。測位精 度としての距離のRMSを使用した。 noSA, DGPS, Stand Alone の順番で測位精度が良い傾向がある。 SA は人工的 にかけられる誤差であり、その誤差の大きさは変化し得る。 また、先に述べたようにSA がかからない GPS衛星もある ので、第2回の飛行実験以外でもnoSAと同じぐらい測位 精度が良くなるケースが考えられる。しかし、3つのケー スに分類するとき、第2回飛行実験以外の実験は、すべて SA がかかっているとして処理した。以上が、図中の精度 のよいStand Aloneの理由と考えられる。この3つの測位 方法に対しそれぞれの実験ケースの測位結果を平均し一覧 表にまとめたものが、表4である。各測位方法での標本数 及び平均GDOPはほぼ一致した。評価は経度・緯度・水平・ 高度・距離のRMSで行った。GPSで3次元測位した場合, 水平面内より垂直の測位誤差の方が大きくなると言われて いる<sup>12</sup>。しかし、表4ではHorizonとAltitudeでは大きな差 はなく、noSAではむしろHorizonの方が大きな誤差となっ ている。この理由としてLTとGPSのデータ記録時間の遅 れの差が考えられる。

つぎに、DGPSとSAによる測位精度への影響について 述べる。まずDGPSによる測位精度への影響を調べるため に、表4のStand AloneとDGPSのケースを比較する。 DGPSはStand Aloneに対し距離にして39.9mよく、SA 環境下でBSの補正データを送りDGPS測位を行うとGPS 単独測位の時よりも測位精度が向上することを示している。 つぎにSAによる影響を調べるために、表4のStand Alone とnoSAの距離誤差を比較する。SA環境下での単独測位 はSAがない場合に対し、距離誤差にして54.4m精度が悪 くなった。

以上の結果より、SA環境下ではDGPSは有効であることが示されたが、DGPS測位結果とSA無しでの単独測位 結果と比べると14.5m、DGPSの方が測位精度が悪いという結果になった。この原因として、以下に示す理由が考えられる。GPS受信装置とGPS衛星間の擬似距離(PR: Pseudo Range)には、共通誤差の他に受信装置固有の誤差が 含まれている。DGPSを行った場合は、擬似距離補正量 (PR cor: Pseudo Range correction)として共通誤差の他 にBS受信装置固有の誤差成分も機上局に送ることになる。 したがって、機上局は共通誤差を打ち消せる代わりにBS 受信装置誤差を含むことになる。共通誤差が受信装置固有 誤差より十分大きい場合はDGPSによる効果が期待できる が、同等か小さい場合はDGPSを行うと測位精度が悪くな る。

また、SA環境下でDGPSを行ったときの測位精度の限 界について考察する。参考文献15)の実験ではGPSアンテ ナを共通にして静止測位を行った。この場合の実時間DG PS測位の精度は、RMS Lengthで約25m(GDOP<5)と なっている。この値は誤差源をなるべく排除した場合の測 位精度であるので、本GPS受信装置でDGPSを行った場合 の測位精度の実質的な限界と考えられる。本実験でDGPS を行った場合の測位精度は約35mであり、文献15)と比べ ると精度は悪くなっている。この理由は、航空機の運動に よる影響、異なるアンテナを使用したことによる影響、LT とFDASのTCGの時刻差などが原因で発生する測位誤差と 考えられる。飛行実験時の航空機の経路角は最大-6 度程 度であるので、これらの測位誤差は垂直方向より水平面内 に大きく影響を与えることが予想できる。

#### 6. まとめ

本報告書は1990年度及び1991年度に仙台空港で行った GPS実飛行実験結果について整理し、レーザ・トラッカー を基準位置とし1チャンネルGPS受信装置の測位精度の評 価について述べた。測位精度の評価として、GPS衛星の幾 何学的な配置が測位精度に与える影響と進入着陸時の場合 を取り上げた。進入着陸時におけるGPS測位精度について は、

- (1) SA環境下での単独測位
- (2) SA環境下でのDGPS測位
- (3) SA無しでの単独測位

の3つの場合に分け、GPS衛星の補正量SAの有無が測位 精度に与える影響について評価を行った。この結果、(1)の 単独測位に比べ(2)のDGPS測位では約40mの測位精度の 向上が見られたのに対し、(3)のSA無しの場合だと測位精 度は約55m良い結果になった。したがって、DGPSで補正 したときよりもSAがない条件で単独測位を行った方が測 位精度は良くなった。DGPSを行った場合BSより機上局 受信装置にGPS衛星の共通誤差と共通誤差ではないBSの GPS受信装置独自の誤差も送信されてしまうので、受信装 置独自の誤差が共通誤差よりも大きい場合には測位精度の 向上は期待できない。しかし、実際のGPS測位ではSAに よる誤差は受信装置独自の誤差より十分大きいので、SA 環境下において本GPS受信装置を使用したDGPS測位は有 効である。

## 7. あとがき

本実験は以下の機関との共同研究のもとで実施された。

運輸省電子航法研究所

宇宙開発事業団

株式会社 東芝

日本電気株式会社

仙台空港事務所には空港の利用と実験遂行上の便宜を図 って頂き,また,航空大学校,航空保安大学校,海上保安 大学校には実験遂行上のご協力を頂いた。電子航法研究所 にはGPS測位位置と比較する為のLTの便宜で,また,同 岩沼分室には実験統制室・実験計測室等の便宜と実験遂行 上のご支援を頂いた。(株)東芝及び日本電気(株)には実験 計測装置の開発と運営等でご協力を頂いた。ここに記して 謝意を表する。

また、本研究所は航法系飛行実験実行委員会を組織し、 飛行実験を行った。本報告書で取りあげた実験時の同委員 会のメンバー構成は以下の通りである。

委員長	松島弘一	制御部	全体調整
<u> </u>		飛行実験部	実験総括
副委員長	的田志天	而1]天狭即	天积稻油
"	中村勝	"	航空機運行総括
委員	小野孝次	飛行実験部	実験主担当
"	村田正秋	制御部	共同研究主担当
		( :	データ解析主担当)
"	坂井紀穂	飛行実験部	実験担当
"	宮沢与和	"	"
"	稲垣敏治	"	"
"	穂積弘毅	"	"
"	石川和敏	"	"
"	奥野善則	ņ	"
"	照井祐之	"	航空機運行担当
"	村上義隆	"	実 <b>験</b> 担当
"	鎌田幸男	"	<b>機体整備</b> 担当
"	新宮博公	制御部	実験担当
"	辻井利昭	"	"
"	多田 章	新型グループ	"
"	藤井謙司	"	"

#### 参考文献

- 1) 飛行実験部:実験用航空機ドルニエ機について一現状 と装備機器概要一,航空宇宙技術研究所資料TM-637, 1991年7月
- 2) 小野孝次、坂井紀穂、宮沢与和、村田正秋、多田章、 藤井謙司、鎌田幸男、照井祐之、中村勝、内田忠夫、 松島弘一:ドルニエ機による MLS 等航法系飛行実験 について(その1)-実験概要と基準飛行径路-,第 29回飛行機シンポジウム講演集,1991年10月
- 3)小野孝次,奥野善則,稲垣敏治,村上義隆,田嶋祐久, 飯田浩,白川健一:ドルニエ機によるMLS等航法系 飛行実験について(その2)ーMLS評価実験結果一, 第29回飛行機シンポジウム(1991)講演集
- 4)石川和敏、穂積弘毅、稲垣敏治、新宮博公、福島荘之 介、池内正之、張替正敏、冨田博史:ドルニエ機によ る MLS 等航法系飛行実験について(その3)-GPS評 価実験結果-,第29回飛行機シンポジウム講演集, 1991年10月
- 5) 航法系飛行実験実行委員会: MLS 等航法系飛行実験 -平成2年度の実験概要-,航空宇宙技術研究所報告 TR-1175, 1992年7月
- 6) 松島弘一,長谷川英雄,峯野仁志:ドルニエ機による HOPE着陸航法系の飛行実験,第35回宇宙科学連合講

演会講演集, 1991年11月

- 7)小野孝次,石川和敏,内田忠夫,村田正秋,松島弘一, 新宮博公:飛行実験によるディファレンシャルGPSの 検討,第27回飛行機シンポジウム講演集,1989年10月
- 8) 村田正秋,小野孝次,石川和敏,出口良二:ディファ レンシャル GPS予備飛行実験,第6回宇宙航空の誘導 制御シンポジウム,1989年11月
- 9)村田正秋,小野孝次,宮沢与和,石川和敏,冨田博史, 池内正之,張替正敏,宮野智行:GPS等着陸航法系飛 行実験の予備解析,第8回誘導制御シンポジウム, 1991年11月
- M. Murata, T. Tsujii, K. Matsushima, Y. Miyazawa, K. Ishikawa, T. Uchida, H. Hasegawa, S. Fukushima, H. Yokoyama, H. Tajima, H. Mineno, M. Ikeuchi, M. Harigae and H. Tomita : An application of GPS Carrier Phase Observation to an A/L Navigation Flight Experiment, Proceeding of 1991 symposium on Space Navigation and Astrodynamics (ISAS, December 20, 1991), Journal of the Geodetic Society of Japan
- 11) 辻井利昭,村田正秋,小野孝次,石川和敏,宮沢与和: ディファレンシャルGPS飛行実験について,第31回計 測自動制御学会学術講演会(1992)講演集
- 12) 日本測地学会編著: GPS-人工衛星による精密測位シ ステムー,日本測量協会,1986年
- 13) 村田正秋,張替正敏:GPSにおけるセレクティブ・ア ベイラビリティ(選択利用性)の観測と評価解析,航 空宇宙技術研究所報告 TR-1105,1991年4月
- 14) 石川和敏,小野孝次,村田正秋:DGPSの飛行試験, 第1回交通・物流部門大会講演論文集,1992年11月
- 15) 小野孝次,石川和敏:実験用航空機ドルニエ機のGPS 航法装置評価実験一地上固定点におけるGPS / DGPS 測位評価実験一,航空宇宙技術研究所資料 TM-649, 1992年8月
- 16)石川和敏、小野孝次:地上実験によるディファレンシャルGPSの評価、第27回飛行機シンポジウム講演集、 1989年10月
- 17) 小野孝次,石川和敏,小島敏明:実験用航空機ドルニ エ機のDGPSについて(その1),第22回日本航空宇宙 学会講演会講演集,1991年4月
- 18) 小野孝次,石川和敏:実験用航空機ドルニエ機のDG PSについて(その2) – 地上固定点におけるGPS/ DGPS測位評価実験ー,第30回飛行機シンポジウム (1992) 講演集
- 19) 冨田博史,岸本仁,武川洋一,池内正之,小野孝次, 石川和敏: Do 228搭載飛行データ収集システム(J3100 FDAS) について,第35回宇宙科学技術連合講演会講

演集, 1991年10月

- 20) Rockwell international: Collins NAVCORE I GPS C/A RECEIVER instruction manual, Aug. 1, 1986
- 21) 航法系飛行実験実行委員会:第1回~第4回飛行実施要領,1990年8月~1991年11月
- 22) A.J.VAN DIRENDONCK, S.S.RUSSELL, E.R.KOP ITZKE and M.BIRNBAUM: The GPS Navigation Message, Navigation, Journal of The Insutitute of Navigation, Vol. 25, No. 2, Summer 1978
- 23) 新宮博公,松島弘一,村田正秋,内田忠夫,小野孝次, 宮沢与和,石川和敏,岡優,池内正之,張替正敏,前 田裕昭:GPS-INS複合航法システムの航空機による移 動体実験(その1)システム概要,第28回飛行機シンポ ジウム,1990年11月
- 24) 張替正敏,前田裕昭,小野孝次,石川和敏,村田正秋, 新宮博公:GPS-INS複合航法システムの航空機による 移動体実験(その2)実験結果,第28回飛行機シンポジ ウム,1990年11月
- 25) Hirokimi SHINGU, Koichi MATSUSHIMA, Toshiaki TSUJII, Takatsugu ONO, Kazutoshi ISHIKA-WA, Toshiharu INAGAKI, Hisashi YOKOYAMA, Hiroshi TOMITA and Tomoyuki MIYANO: Flight Evaluation of DGPS and DGPS-INS Navigation Systems, Proceedings of THE EIGHTEENTH IN-TERNATIONAL SYMPOSIUM on SPACE TECH-NOLOGY and SCIENCE, Kagoshima, 1992

# 付録A NAVCORE I GPS受信装置データ

NAVCORE I GPS受信装置は機上局と地上局用で一部 異なるデータを出力する(表A1)。機上局は測位局として 必要な測位結果データを中心にして出力されるのに対し (表A2),地上局側は擬似距離補正量等の計算に必要なデ ータを中心に出力される(表A3)。BSの計算機は表A3 の出力データ(ADAD ラベル)を元に補正量データ(E0E0 ラベル)を計算する。E0E0 ラベルはBSから機上局に送 信されるデータである。

地上局から機上局へデータを送るためにはユーザオプショナルの送受信装置を必要とする。今回はVHF帯の送受信 装置を使ったため、データ送受信速度が1200ボーとなった。 そのため、送信データには圧縮を行ったが、補正量の送信 間隔は5秒間となった。 表A1 GPS受信装置の出力データブロック一覧

Block Label	<u>サイズ</u>	出力間隔(秒)	<u>提供される情報の概要</u>
A4A4	10 bytes	1	テスト用檗似衛星追跡/捕獲状態
A5A5	54 bytes	1	ECEF(地心固定直角座標基準系)座標現在のユーザのユーザ位置/速度等の航法情報
A6A6	34 bytes	1	緯度/経度/高度による現在のユーザ位置/速度等の航法情報
A7A7	212 bytes	120	衛星選択条件(衛星位置情報、衛星誤差情報)
A8A8	60 bytes	120	時間補正情報
A9A9	28 bytes	1	UTC時間情報
E1E1	32 bytes	1	疑似距離・疑似距離変化率・受信搬送波利用情報
E6E6	28 bytes	1	電離層伝播遅延及び大気伝播遅延データ
F3F3	54 bytes	1	衛星航法アータ=メッセージ・アータ:軌道要素・天体暦・衛星時計誤差情報・伝播 遅延等の衛星 <u>放送生</u> データ
ADAD	90 bytes	1	DGPS地上局出力データ:疑似距離・疑似距離変化率・計算距離等
E0E0	30 bytes	1	DGPS地上局で作成される補正量データ

地上局(BS)	: A4A4-A9A9,E1E1,E6E6 and F3F3
機上局(Do228)	: ADAD and F3F3
補正量データ(BS->Do228)	: E0E0

表A2	GPS受信装置出力データ(Do 228)

LABEL	A4A4	ASAS	A6A6	A7A7	A8A8	A9A9	E1E1	E6E6	F3F3
BLOCK SIZE (BYTES)	10	54	34	212	60	28	32	28	54
LABEL FIELD	116 2 BYTES	l16 2 BYTES	116 2 BYTES	l16 2 BYTES	l16 2 BYTES	l16 2 BYTES	I16 2 BYTES	II6 2 BYTES	l16 2 BYTES
TIME MARK (SET TIME)	I32 4 BYTES	I32 4 BYTES	132 4 BYTES	132 4 BYTES	I32 4 BYTES	132 4 BYTES	132 4 BYTES	132 4 BYTES	132 4 BYTES
TEXT	SV NO., I16 (2 BYTES)	MODE, (2 BYTES)	E.LONG., F40 (6 BYTES)	USER ERROR, F24 (4 BYTES)	UTC BIAS, F40 (6 BYTES)	DAY I16 (2 BYTES)	SV NO., 116 (2 BYTES)	SV NO., 116 (2 BYTES)	TIME SLOT ID, 116 (2 BYTES)
	CARRIER LEVEL, 116 (2 BYTES)	SET TIME AT SOLUSION, F40 (6 BYTES)	N.LAT., F40 (6 BYTES)	NAV GDOP, F24 (4 BYTES)	UTC DRIFT, F40 (6 BYTES)	TIME, 132 (4 BYTES)	CARRIER LEVEL, 116 (2 BYTES)	SET TIME, F24 (4 BYTES)	SUBFRAME ID, I16 (2 BYTES)
		ECEF X POSITION, F40 (6 BYTES)	WGS84 ALTITUDE, F24 (4 BYTES)	BEST GDOP, F24 (4 BYTES)	SET DELAY, F40 (6 BYTES)	YEAR, I16 (2 BYTES)	VALIDITY, 116 (2 BYTES)	TROPOSPHE- RIC DELAY, F24 (4 BYTES)	COLLECTION SATELLITE, 116 (2 BYTES)
		BCEF Y POSITION, F40 (6 BYTES)	SPEED, F24 (4 BYTES)	VISIBLE SATELLITE, I16 (2 BYTES)	WEEK NO., 116 (2 BYTES)	MODE/ NUMBER, (2 BYTES)	MEASURED PSEUDO RANGE, F40 (6 BYTES)	CLOCK DELAY, F24 (4 BYTES)	SUBFRAME DATA, 10*132 (40 BYTES)
		ECEFZ POSITION, F40 (6 BYTES)	DIRECTION, F24 (4 BYTES)	SATELLITE ID,116 (24 BYTES)	WEEK STAT, 116 (2 BYTES)	SV NO.(S) (8 B YTES)	PSEUDORANG E VARIANCE, F24 (4 BYTES)	IONOSPHERIC DELAY, F24 (4 BYTES)	ERROR SUMMARY, I16 (2 BYTES)
		RANGE BIAS, F40 (6 BYTES)	VERTICAL SPEED, F24 (4 BYTES)	SATELLITE SOURCE DATA, 116 (24 BYTES)	ALTITUDE DIFFERENCE 116 (2 BYTES)	GDOP 116 (2 BYTES)	DELTA RANGE VALIDITY, 116 (2 BYTES)	CLOCK DRIFT, F24 (4 BYTES)	
		ECEF X VELOCITY F24 (4 BYTES)		SATELLITE ELEVATION ANGLE,F14 (48 BYTES)	TIME OF VALIDITY F40 (6 BYTES)	USER ERROR, 116 (2 BYTES)	MESURED DELTA RANGE, F24 (4 BYTES)		
		ECEF Y VELOCITY, F24 (4 BYTES)		SATELLITE AZIMUTH COS,F24 (48 BYTES)	RESERVE (24 BYTES)		DELTA RANGE VALIANCE, F24 (4 BYTES)		
		ECEFZ VELOCITY, F24 (4 BYTES)		SATELLITE AZIMUTH SINE, F24 (48 BYTES)					
		RANGE DRIFT, F24 (4 BYTES)							

80

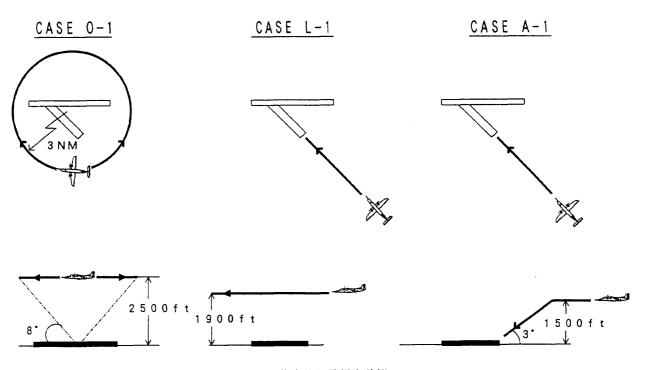
	81

LABEL	ADAD	ADAD	F3F3			E0E0			
BLOCK SZZE	90		54			30			
(BYTES)	90		24						
· · · · · · ·						116			
LABEL FIELD	116		li6 2 bytes		1	2 BYTES			
	2 BYTES		201165		]				
TIME MARK	132		132			•			
(SET TIME)	4 BYTES		4 BYTES		l	-			
		<b>DP</b>	TIME SLOT ID,			REF TIME,			
TEXT	SV NO., 116	DRv., F24	IIME SLOT ID, I16			116			
	(2 BYTES)	(4 BYTES)	(2 BYTES)			(2 BYTES)			
		_			1	STATION ID,			
	SV DATA, 116	Tropo., F24	SUBFRAME ID, 116		ĺ	116			
	(2 BYTES)	(4 BYTES)	(2 BYTES)			(2 BYTES)			
					L. L.	STATION			
	SV STATUS,	Rbias,	COLLECTION			HEALTH			
	132 (4 BYTES)	F24 (4 BYTES)	SATELLITE, 116			I16			
	(4 6 1 1 1 3)	(4 8 1 1 23)	(2 BYTES)			(2 BYTES)			
	AD,	lono.,				SATELLITE ID,			
	132	F40				116			
	(4 BYTES)	(6 BYTES)	SUBFRAME DATA			(2 BYTES)			
	GPS TIME	Rdrift,	10*132			SATELLITE	l		
	F40	F24	(40 BYTES)			HEALTH			
	(6 BYTES)	(4 BYTES)				116			
	LOS,	Ckco.,	ERROR			(2 BYTES)			
	F40	F24	SUMMARY,	ŀ		PSEUDO	1	1	
	(6 BYTES)	(4 BYTES)	116			RANCE			
			(2 BYTES)			CORRECTION,			
	PRmess., F40	AD, 116		ļ		116	l .		
	(6 BYTES)	(2 BYTES)				(2 BYTES)			
						RATEOF			1
	PRv.,	FOM	}			RANCE			
	F40 (6 BYTES)	(2 BYTES)				CORRECTION	1	}	
	(0211-)			i i		I16 (2 BYTES)		1	1
	PRres.,	DIFF.,				÷)			
	F40 (6 BYTES)	(2 BYTES)		l	l l	AOD,	(	1	
	(0 6 1 1 65)	(201103)				I16 (2 BYTES)			
	DRres.,	RESERVE				(corros)			1
	F24	(6 BYTES)				DC,	1	1	1
	(4 BYTES)	1	1			116		)	
	Validity,			1	1	(2 BYTES)			
	116					RESERVE	1	1	
l	(2 BYTES)	Į.		l		10 BYTES	{		ł
1	DReams								
	DRcomp., F24							1	
	(4 BYTES)	1							1
1	1	1	Ì	1		1			1
	I				1	L	I	1	للمسلم

表A3 GPS受信装置出力データ(BS)

# 付録 B 仙台飛行実験における飛行パターン

本実験における Do 228の飛行方法(飛行ケース)は実験 目的により異なり、その飛行パターンは種々検討され実施 された。飛行パターンは大きく周回飛行、水平飛行及び着 陸進入飛行に分けられ、その中で飛行形態によりさらにい くつかの実験ケースに分けられる。また、代表的な飛行パ ターンを図 B1 に示す。飛行ケースの番号は本文及び表に 示したものと一致している。なお、各飛行ケースの詳細に ついては参考文献 21) に記述している。



図B1 代表的な飛行実験例

#### 付録C 地上施設の配置および座標系

第1回から第4回までの仙台空港における航法系飛行実 験時の地上施設の位置座標を表C1に示す。位置はWGS 84座標系とRCS座標系のものを表示した。ここで、Do 228 の基準位置を出力するLTだけは各回の実験で設置し直す ためポジションが異っている。また、LT座標系はMLSア ジマス地上局の位相中心と滑走路中心(TH 30)を結んだ軸 (AZ座標系)にねじれの位置になるようにY座標を定めて 設置している。Z軸は局地重力方向とは逆向きを正として いる。従って、LT座標系はAZ座標系を地球の丸みの分だ け回転し、地上施設の分だけ平行移動したものとなってい る。

RCS座標系とAZ座標系の関係は、

```
P_{RCS} = Ry(\alpha + r) Rz(-\pi + \delta) P_{AZ}

P_{RCS} : RCS 座標系における位置

P_{AZ} : AZ 座標系における位置

Ry(\theta) : y 軸を中心に <math>\theta 回転

Rz(\theta) : z 軸を中心に <math>\theta 回転

\alpha = dx'/a_e :地球の丸みによる回転

\tau = 2.55982 \times 10^{-4} (rad) : 滑走路の仰角による回転

\delta = dy/dx' (ard) :MLS(AZ) 原点の位置オ

7 = 2.50 \exp(\delta) + dy \sin(\delta)

dx : RCS 座標系 での AZ の x 軸位置

dy : RCS 座標系 での AZ の y 軸位置

a_e : 地球の半径
```

となり、LT座標系との関係は、

 $P_{AZ} = R_Z(\pi/2) R_Y(-\alpha) R_X(-\beta) P_{LT}$ 

P<sub>Az</sub>:AZ座標系における位置ベクトル

PLT:LT座標系における位置ベクトル

 $Rx(\theta): x 軸を中心に \theta 回転$ 

Ry(θ): y 軸を中心に θ 回転

Rz(θ): z 軸を中心に θ 回転

- $\alpha = \Delta \mathbf{x} / \mathbf{a}_{\mathbf{e}}$
- $\beta = \Delta y/a_e$
- ⊿x:AZ座標系におけるLTのx軸位置
- **Δy**: AZ座標系におけるLTのy軸位置

## となる。

GPS受信装置はWGS84座標系を採用している。この座 標系とレーザトラッカーが採用している座標系の変換には AZ座標系とRCS座標系を仲介して行われる。RCS座標系 とWGS84座標系の変換は次式による。

 $P_{WGS 84} = C \cdot P_{RCS} + R_{TH in WGS 84}$ ここで、  $P_{WGS 84}$ : WGS 84 直交座標系における位置ベグトル  $P_{RCS}$ : RCS座標系における位置ベクトル C: 回転行列  $\begin{bmatrix} 0.78077485 & -.13138324 & -.61084293 \\ 0.50649850 & 0.70554189 & 0.49565100 \end{bmatrix}$ 

```
5100224.010
```

\_\_\_\_\_3917219.848 \_

また、WGS84座標系での直交座標系と経度・緯度・高度

系に変換するには,

b = (1-f) a

また, WGS84座標系で採用している回転楕円体の諸元は,

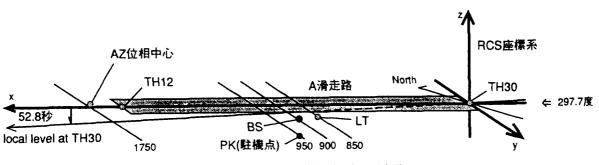
a : 6378137.0 m : 赤道半径

1/f: 298.257223 : 偏平率の逆数

の値を使った。

ここで, RCS座標系はA滑走路中心(TH30とTH12)を 結んだ直線をX軸とし定義される。仙台空港滑走路自体は 水平でなく,また地球の丸みの分だけ局地水平面とずれる ため, RCS座標系のZ軸は座標原点位置(TH30)における 局地重力方向と異なることになる。各座標系の関係図を図 C1に示す。

	WGS-84	RCS(m)
	E140-55-02.077	891.244
BS(DGPS)	N38-08-14.038	116.979
	49.145m	2.254
РК	E140-54-55.817	951.444
	N38-08-08.820	330.287
	46.047m	-0.875
	E140-54-32.774	1758.541
AZ(MLS)	N38-08-30.469	0.070
	51.049m	3.757
	E140-55-36.712	0.000
TH30	N38-08-03.959	0.000
	46.598m	0.000
	E140-54-53.091	1199.812
TH12	N38-08-22.049	0.000
	47.019m	0.000
LT	E140-55-02.688	878.026
	N38-08-13.900	111.438
(FX1-F05)	51.206m	2.617
	E140-55-02.676	878.504
LT (EX2 E10)	N38-08.13.914	112.183
(FX2-F10)	50.084m	1.495
LT	E140-55-02.675	878.469
	N38-08.13.911	112.279
(F11-F13)	49.473m	0.884
LT	E140-55-02.613	879.238
(F14-F19)	N38-08.14.006	111.786
([1]14-[1]7)	48.486m	1.601



図C1 RCS座標系及び各座標系の原点位置

# 付録D GPS衛星の種類

表D1にGPS衛星の種類と衛星を捕捉した実験番号を示 す。本文中で述べたようにGPS衛星にはBlock IとBlock I の2種類の衛星があり、このうちBlock II衛星には人工的 な誤差(SA)がかけられている可能性がある。GPS衛星は 発信電波にかけられる擬似ノイズ番号を衛星番号とした。 表には本実験期間中に捕捉された衛星番号だけではなく現 在(1992年12月)捕捉可能な衛星番号も同時に表示した。

衛星番号	Block No	表記
SV 2	II	実験1234で捕捉
3	I	〃 1234で捕捉
6	I	〃 1234で捕捉 1992/12現在使用不可能
9	I	〃 12 で捕捉 1992/12現在使用不可能
11	Ι	〃 1 3 で捕捉
1 2	Ι	〃 1234で捕捉
1 3	II	〃 1234で捕捉
14	ΙI	〃 1 34で捕捉
15	11	〃 34で捕捉
1 6	II	〃 1234で捕捉
17	11	〃 234で捕捉
18	II	〃 1234で捕捉
19	II	〃 1234で捕捉
2 0	I I	〃 2 で捕捉
2 1	II	〃 123 で捕捉
2 3	11	〃 234で捕捉
2 4	II	〃 34で捕捉
2 5	II	実験時では衛星打ち上げ前
26	11	"
2 7	II	"
28	11	"

表D1 GPS衛星の種類

既刊報告

TR-1220	矩形断面スクラムジェット燃焼器の実験(I) -噴射部形状の影響- Experiment on a Rectangular Cross Section Scramjet Combustor(I) -Effects of Fuel Injector Geometry-	1993年12月	村上 淳郎, 小室 智幸 工藤 賢司
TR-1221	航技研0.1m×0.1m 遷音速低温風洞の気流測定 Measurement of Free-Stream Properties in the NAL 0.1m×0.1m Transonic Cryogenic Wind Tunnel	1993年12月	青木 竹夫, 澤田 秀夫
TR-1222	多層積層円筒殻の熱変形基礎式について Thermoelastic Equations for Multi-Layered Cylindrical Shells	1994年1月	遠藤 修司
TR-1223	低騒音STOL実験機機体開発総合報告書 A Quiet STOL Research Aircraft Development Program	1994年1月	STOLプロジェクト推進 本部 機体技術開発室
TR-1224	金属添加炭化水素ロケットの燃焼特性 Combustion Characteristics of Metallized Hydrocarbon Fuels	1994年1月	坂本 博,佐藤 和雄 八柳 信之
TR-1225	モンテカルロ・シミュレーションによるロッド・エンド・ ハウジングの疲労破面解析 Analysis of Fatigue Fractographic Data of a Rod End Housing Using a Monte Carlo Simulation	1994年2月	下河 利行,角田 義秋
TR-1226	ケーブルマウント・システムによる静的縦 3 分力測定の試 み Measurements of Longitudinal Static Aerodynamic Coefficients by the Cable Mount System	1994年 2 月	室田 勝一,柳原 正明
TR-1227	斜め衝撃波 / 乱流境界層の三次元干渉場の研究 - 流れ構造と抽気位置の影響 - A Study of Three-Dimensional Interaction Flow Fields between Swept Shock Waves and Turbu- lent Boundary Layers - Flow Structures and Effects of Bleed -	1994年 3 月	玉山 雅人,坂田 公夫 柳 良二,進藤 重見 村上 哲,本阿称眞治
TR-1228	チップフィン形状翼フラッタ低速基礎風洞実験 Fundamental Wind Tunnel Experiments on Low- Speed Flutter of a Tip-Fin Configuration wing	1994年3月	上田 哲彦,外崎 得雄 岩崎 和夫
TR-1229T	Monte Carlo simulation of rarefied nitrogen gases contained between parallel plates using a statis-	1994年3月	古浦 勝久

tical inelastic cross-section model

# 航空宇宙技術研究所報告1230号

平成6年3月発行

発 行 所	航 空	宇	宙 技	術	研	充 所
	東京都調	同布市省	<b>架大寺東</b>	町7.	「目44	番地1
	電話三册					
印 刷 所						
	東京都	板橋	下区 桜	川 2	- 27	- 12

Printed in Japan