文章编号:1001-1595(2011) S-0046-06

# 星地监测网下的北斗导航卫星轨道确定

取 涛, 刘 经南, 赵齐乐, 施 闯
武汉大学 卫星导航定位技术研究中心, 湖北 武汉 430079

### Compass Precise Orbit Determination Based on Space ground Monitoring Network

GENG Tao, LIU Jingnan, ZHAO Qile, SHI Chuang

Research Center of GNSS, Wuhan University, Wuhan 430079, China

Abstract : A way of orbit determination based on inter-satellite cross-layer observations is proposed. It classifies satellite orbits into various layers by their heights and if a receiver is set in MEO satellite, observations can be received from GEO and IGSO. According to the satellite constellation of the Chinese Compass satellite navigation system, precise orbit determination is carried out with satellite ground observations (SGO), on the combination of satellite ground and inter-satellite cross-layer observations (CLO), and on the combination of satellite ground and inter-satellite two-way ranging observations (TWRO) in the condition of regionally- distributed ground stations and global unevenly-distributed ground stations. The orbit results are assessed by satellite tracked arcs, position dilution of precision (PDOD), comparing the estimated orbits with the simulated reference orbits. The results show that with only 1 d SGOs from the seven regional stations in China, RM S<sub>3D</sub> of GEOs, IGSOs and MEOs are respectively reduced from 6.1 m, 1.3 m and 5.9 m to 1.0 m, 0.8 m and 2.0 m when CLOs, where the beam angle of ranging equipment increases up to 41.25°, orbit accuracies are better than 20 cm when TWROs, where the beam angle increases up to 45° and systemic error is period term with 30 cm amplitude.

Key words : satellite-ground monitoring network; precise orbit determination; integrated orbit determination; PANDA; Compass

摘 要:提出层间链路的星间链路方式,即以轨道高度区分的不同类型卫星间链路,在MEO卫星上安装星载接收机即可接收GEO、IGSO卫星观测数据。根据中国卫星导航系统星座构型,从卫星跟踪时间、三维位置精度因子PDOP、定轨均方差等评价指标,分别进行地面跟踪站区域和全球非均匀分布情况下的星地链路、星地链路联合层间链路、星地链路 联合星间双向测距等多种场景的定轨仿真。结果显示,基于中国区域的7个地面跟踪站1d观测值,联合波束角为41. 25°的层间星间链路,GEO、IGSO和MEO定轨均方差值由6.1m、1.3m和5.9m减小到1.0m、0.8m和2.0m;联合卫 星波束角为45°的卫星双向测距(残余系统误差为振幅30cm的周期项),星座整体定轨精度优于20cm。

关键词:星地监测网;精密定轨;联合定轨;PANDA;北斗卫星导航系统

#### 中图分类号: P228 文献标识码: A

基金项目: 国家 863 计划(2007AA 120603); 中央高校基本科研业务费专项资金; 地球空间信息工程国家测 绘局重点实验 室经费(201029); 湖北省自然科学基金(2010CDA 069)

## 1 引 言

2000 年北斗卫星导航试验系统建成, 2004 年 中国启动北斗卫星导航系统建设工作, 至 2012 年 形成由 5 个 GEO、3 个 IGSO、4 个 MEO 卫星组 成的区域无源服务能力, 并于 2020 年左右形成由 5 个 GEO 和 30 个非静止卫星组成的全球无源服 务能力。目前, Compase M1、Compase G1 和 Compase G3 等 7 颗卫星的先后成功发射, 标志 着该导航系统稳步进入卫星组网阶段<sup>[+2]</sup>。 航系统建设和运行的核心技术之一。全球均匀分 布的跟踪站联合不间断观测,才能充分发挥测量 技术的潜力,达到较高的定轨精度。地面跟踪站 如果区域布设,卫星跟踪弧段受限,跟踪网几何观 测结构较弱,导航卫星定轨精度不高<sup>[3-4]</sup>。

为克服区域定轨观测弧段受限,进一步提高 导航卫星定轨精度,就必须改善几何观测结构,国 内外学者对此展开了一系列理论研究和试验。这 些研究可以划分为两类: <sup>1</sup> 卫星双向测距<sup>[5-8]</sup>; ④中低轨卫星联合定轨<sup>[911]</sup>。针对 Compass 卫星 星座构型特点,提出和仿真了星地链路和星间链

□ 导航卫星轨道确定与时间同步技术是卫星号 □ 94-2015年、提出和仿真了星地链 路组成的星地监测网(图 1)。星间链路按照链路 的空域可分为层内星间链路和层间星间链路。层 间星间链路是指以轨道高度区分的不同轨道类型 之间的链路,如MEO-GEO、MEO-IGSO等,它仅 需要星载接收机,如CHAMP、GRACE等卫星计 划,技术成熟,在MEO 搭载星载接收机即可接收 GEO、IGSO 卫星观测数据。双向测距星间链路 一般采用超高频UHF 频段或Ka 频段以及数据 收发单元等设备在卫星之间进行双向测量和数据 通信,建立星间链路。



图1 星地监测网示意图

Fig. 1 Satellite ground monitoring network

## 星地链路和星间链路联合定轨数学 模型

对卫星的运动方程和变分方程积分,可以得 到它们的参考轨道和状态转移矩阵  $\phi(ti, to)$ 。状态转移矩阵用于将不同时刻的轨道状态改正数映 射到初始时刻,应满足方程

$$x_{Gi}^{*} = \phi(t_i, t_0) x_{G0}^{*}$$
 (1)

式中, x<sup>\*</sup>a和 x<sup>\*</sup>a分别表示时刻 *i* 和初始时刻的卫 星轨道状态改正数。

星地链路、层间星间链路和卫星双向测距的 观测方程分别为

y星地 $i$ = $F$ 星地 $(x$ Gi, $x$ 星地 $i$ , $ti$ ) + $v$ 星地 $i$	(2)				
$y$ 层间星间 $i=F$ 层间星间 $\left(  x  { ext{Gi}} ,  x  { ext{Ein}}  ext{Ein}  ext{Ein} i  ,  ti   ight) +  v$ 层间星间 $i$	(3)				
y双向测距 $i=F$ 双向测距 $(x$ G $i,x$ 双向测距 $i,ti)+v$ 双向测距 $i$	(4)				
式中, y星地i、y层间星间;和y双向测距;分别表示星地链路、					
层间星间链路和双向测距观测值; x 星地i、x 层	间星间i				

和 x xnammai 分别表示除 x <sup>\*</sup>ci之外的其他待估参数.

v星地i、v层间星间i和v双向测距i为相应的观测噪声。 线性化观测方程(2)、(3)和(4),得到

$$v \equiv u_{i} = \frac{\partial F \equiv u}{\partial x_{Gi}} x_{Gi}^{*} + \frac{\partial F \equiv u}{\partial x \equiv u_{i}} x_{\Xi}^{*} = l \equiv u_{i}$$

$$v \equiv \bar{u}_{i} = \frac{\partial F \equiv \bar{u} \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x_{Gi}} x_{Gi}^{*} + \frac{\partial F \equiv \bar{u} \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x \equiv \bar{u}_{i}} x_{\Xi}^{*} \equiv \bar{u}_{i} - l \equiv \bar{u}_{i}$$

$$v \equiv \bar{u}_{i} = \frac{\partial F \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x_{Gi}} x_{Gi}^{*} + \frac{\partial F \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x \equiv \bar{u}_{i}} x_{\Xi}^{*} \equiv \bar{u}_{i} - l \equiv \bar{u}_{i}$$

$$v \equiv \bar{u}_{i} = \frac{\partial F \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x_{Gi}} x_{Gi}^{*} + \frac{\partial F \equiv \bar{u}_{i}}{\partial x_{Zi}} x_{Zi}^{*} = u_{Zi}$$

$$(5)$$

式中,  $x_{g_{\text{BW}}}^{*}$ 、 $x_{g_{\text{BW}}}^{*}$ ,  $\pi_{x_{g_{\text{BW}}}}$ , 和 $x_{g_{\text{BW}}}^{*}$ , 表示待估参数近似 值的改正数;  $l_{g_{\text{BW}}}$ ,  $l_{g_{\text{BW}}}$ , 和 $l_{g_{\text{BW}}}$ , 表示观测值减 去计算值。

将式(1)应用到式(5),可得到联合定轨观测模型  

$$v_{\mathbb{R}^{t}i} = \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}}{\partial x_{Gi}} \Phi(t_{i}, t_{0}) x_{C0}^{*} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}}{\partial x_{\mathbb{R}^{t}i}} x_{\mathbb{R}^{t}i}^{*} - l_{\mathbb{R}^{t}i}$$
  
 $v_{\mathbb{R}^{t}i} = \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}}{\partial x_{Gi}} \Phi(t_{i}, t_{0}) x_{C0}^{*} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}}{\partial x_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} x_{\mathbb{R}^{t}i}^{*} = i + \frac{l_{\mathbb{R}^{t}i}}{\partial x_{Gi}} \Phi(t_{i}, t_{0}) x_{C0}^{*} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i}{\partial x_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} x_{\mathbb{R}^{t}i}^{*} = i + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i}{\partial x_{Gi}} \Phi(t_{i}, t_{0}) x_{C0}^{*} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i}{\partial x_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i}{\partial x_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} + \frac{\partial F_{\mathbb{R}^{t}i}\mathbb{R}^{t}i} + \frac{\partial F_{\mathbb{R$ 

利用估计理论求出轨道状态改正数<sup>(12)</sup>,再积 分运动方程即可得到关心时段卫星的位置和速度。

### 3 仿真说明

#### 3.1 仿真方案

本文进行数据处理的软件是武汉大学卫星导 航定位技术研究中心自主研制的 PANDA (position and navigation data analyst) 软件<sup>[13]</sup>。根据 Compass 星座构型(5GEO+ 3IGSO+ 4MEO), 仿 真了 3 d 卫星轨道、中国区域 7 个测站和全球非 均匀分布 16 个测站(图 2) 的星地链路(L 频段)、 层间星间链路(L 频段)、卫星双向测距(UHF 频 段), 先验约束信息如表 1。



### Fig. 2 Distribution of ground tracking stations

47

如钟差。对流层湿延迟、模糊度、转发时延等: ① 1994-2012 China Academic Fournal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

## 表1 观测值仿真信息

Tab. 1 Systematic and statistic measurement modeling

类别	星地链路	层间星间链路	卫星双向测距		
伪距精度/m	2	2	-		
载波相位精度 / cy cle	0.01	0.01	-		
测距精度/ cm	-	-	20		
卫星钟精度/ns	0.1	0.1	0.1		
接收机精度/ ns	0.1	0.1	0.1		
残余系统误差	1 cm 振幅的 周期项	1 cm 振幅的 周期项	30 cm/ 50 cm 振幅的 周期项		
高度截止角/(°)	5	5	-		
星间链路卫 星波束角	-	以地心和卫星质 心连线与信号夹 角 30°~42.5°,采 样间隔 1.25°	以地心和卫星 质心连线与信 号夹角 15°~ 75°, 采 样 间 隔 1 <i>5</i> °		
星间链路信 号屏蔽区	-	地 球 表 面 上 1000km以内	地 球 表 面 上 1 000 km以内		
其他误差项	考虑对流层改 正,相对论效 应,相位中心 改正,相位缠 绕,固体潮、海 潮等潮汐改正	同时考虑相对论 效应,相位中心 改正	同时考虑相对 论效应, 相位 中心改正		

3.2 卫星跟踪时间分析

表 2 给出不同方案下 GEO、IGSO 和 MEO 卫星的跟踪时间统计结果。

表 2 卫星跟踪时间百分比统计

Tab. 2 Statistic of satellite tracked time

甲基结构	卫星》	CEO	ICSO MEO	
生地铤跄	层间星间链路	卫星双向测距	. GEO	IGSU MEU
中国7站	-	-	100	87.32 39.97
中国7站	30°	-	100	89.48 41.50
中国7站	31. 25°	-	100	89.6741.65
中国7站	32. 5°	-	100	90. 14 41. 91
中国7站	33. 75°	-	100	90. 52 42. 11
中国7站	35°	-	100	90.75 42.40
中国7站	36. 25°	-	100	90. 87 42. 75
中国7站	37. 5°	-	100	90. 94 43. 27
中国7站	38. 75°	-	100	91.06 44.08
中国7站	$40^{\circ}$	-	100	91. 29 46. 19
中国7站	41. 25°	-	100	93.03 53.35
中国7站	42. 5°	-	100	93.03 53.35
中国7站	-	30°	100	99. 54 99. 88
中国7站	-	45°	100	100 100
中国7站	-	$60^{\circ}$	100	100 100
全球 16 站	-	_	100	100 97.75
全球 16 站	30~ 42.5°	-	100	100 97.75
全球 16 站	_	30°~ 60°	100	100 100

从表中可知: GEO 卫星定点在中国上空, 跟 踪弧段为 100%; MEO 卫星围绕地心作全球运 动, 仅仅采用中国区域跟踪站时跟踪弧段不足 40%, 当联合星间链路时跟踪弧段将随着卫星波 束角的增大逐渐增加, 如联合 卫星波束角为 41.25°的层间星间链路时达到 53.3%, 联合卫星 波束角为 30°的卫星双向测距时则近为 100%, 与 采用 16 个全球跟踪站相当。这意味着在地面跟 踪站较少时, 联合星间链路将有助于提高卫星的 跟踪时间和定轨精度。

#### 3.3 DOP 值分析

精度因子(dilution of precision, DOP)反映 卫星定轨的几何观测结构,是定轨精度的评价指 标之一,通常采用三维位置精度因子 PDOP

$$PDOP = p_{11} + p_{22} + p_{33} \tag{7}$$

式中,  $p_{11}$ 、  $p_{22}$ 、  $p_{33}$  分别为定轨法方程逆矩阵 p 中 有关卫星位置子矩阵的对角线元素。

图 3 给出不同方案的卫星 PDOP 值。从图 中可知: 当仅采用中国区域 7 个跟踪站时, GEO、 IGSO 和 MEO 卫星 PDOP 值分别为 40.9、59.5 和 38.2; 如采用 16 个全球跟踪站时, PDOP 值分 别减小到 8.4、9.4 和 8.7, 这说明采用全球跟踪 网时卫星定轨精度优于区域跟踪网。

增加星间链路 PDOP 值将随着卫星波束角 的增大逐渐减小,如采用中国区域的 7 个跟踪站 加上卫星波束角为 41.25°的层间星间链路时 PDOP 值分别减小到 32.2、46.5 和 9.1,其中 MEO 卫星减小幅度最大;如采用中国区域的 7 个跟踪站加上卫星波束角为 45°的卫星双向测距 时三类卫星 PDOP 值大大减小,分别为 3.1、3.2 和 1.0,均小于采用 16 个全球跟踪站的 PDOP 值,但当波束角再增大时,PDOP 值减小幅度越来 越小。这说明在地面跟踪站较少时,联合星间链 路将有可能得到优于采用全球跟踪网时的卫星定 轨精度。

### 4 仿真结果

分别采用仅基于星地链路、星地链路联合层间星间链路,以及星地链路联合卫星双向测距三种方案进行 Compass 定轨精度分析。

定轨中动力学模型: EIGEN\_GL04 地球引力 场模型 8×8 阶; 日、月和其他行星(DE405)引起 的 n 体引力摄动; 顾及固体潮、海潮和极潮影响;

© 1994-2012 China Academic Journal Electronic Pub 杰阳光压摄动采用语ERB NESE 模型。ttp://www.cnki.net



Fig. 3 Statistic of satellites PDOP

定轨中测量学模型:数据采样间隔为 300 s; 非差无电离层相位组合(LC)和伪距组合(PC)定 轨;观测值加权方式随高度角而变化;分别使用白 噪声和随机游走来描述钟差和地面跟踪站的对流 层延迟;固定测站坐标;顾及观测值仿真加入的其 他误差项改正。

定轨结果评价公式如下

$$RMS_{3D} = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{n} (\Delta R_i^2 + \Delta C_i^2 + \Delta A_i^2)}{n}}$$
(8)

式中, △R、△C、△A 分别表示估计轨道与仿真轨道 在径向、法向和切向三个分量之差, n 为参与比较 历元总数。

#### 4.1 基于星地链路的卫星精密定轨

计算并统计了下述三种试验 GEO、IGSO、 MEO 卫星的定轨 RMS3D 值(图 4), 需要说明的 是,这三个试验在先验信息的设置上是相同的。 测值;

试验 2, 采用中国区域的 7 个地面站 3 d 的观测值;

试验 3, 采用全球非均匀分布的 16 个地面站 1 d 的观测值。



对比试验 1 和 2 可知:随着定轨弧段的增加, 三种类型卫星的定轨精度均有不同程度的提高, 这与轨道观测量的增多,以及两段连续观测数据 可以对中间未跟踪到的卫星弧段施加约束,减弱 单天定轨中的"末端效应"有关。其中 M EO 定轨 精度提高幅度最大, RMS3D 由 5.9 m 减小到 0.3 m,幅度超过 95%; IGSO 次之,幅度超过 91%;而 GEO 卫星 RMS3D 仅由 6.1 m 减小到 3.5 m,这是因为 GEO 卫星与地面站的位置几乎 相对静止,几何观测结构相当差,定轨法方程严重 病态,使得一些系统误差(如钟差及测站偏差等) 难以精确解算和分离,即使增加观测时间带来的 有效信息量也有限,从而造成定轨精度提高幅 度小。

对比试验 1 和 3 可知:随着地面站的全球布 设,卫星几何观测结构得到改善,三种类型卫星的 定轨精度也有不同程度提高,但仍不能很好地解 决 GEO 卫星的精密定轨问题。

## 4.2 星地链路联合层间星间链路的卫星精密 定轨

类似于 4.1 节,计算并统计下述三个试验中 GEO、IGSO、MEO 卫星随卫星波束角的定轨 RM S<sup>3D</sup> 值(图 5)。

◎ 试验 1. 采用中国区域的 7.个地面站 1 d 的观 ◎ 1994-2012 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net



#### 图 5 星地链路联合层间星间链路的 Compass 定轨 精度

Fig. 5 Orbit determination RMS<sub>3D</sub> from inter inter-satellite-links

试验 1, 采用中国区域的 7 个地面站和层间 星间链路 1 d 的观测值:

试验 2, 采用中国区域的 7 个地面站和层间 星间链路 3 d 的观测值;

试验 3, 采用全球非均匀分布的 16 个地面站 和层间星间链路 1 d 的观测值。

对比图 4 试验 1, 如再加上卫星波束角为 41.25°的层间星间链路, GEO、IGSO 和 MEO 定 轨 RM S3D值由 6.1 m、1.3 m 和 5.9 m 分别减少 到 1.0 m、0.8 m 和 2.0 m。其中 GEO 卫星提高 幅度最大, 达到 84%; MEO 卫星次之, 提高幅度 约 66%。这是因为层内星间链路充分利用三类 卫星的轨道高度差优势, 以不同于地面站的几何 层面增强了卫星几何观测结构, 同时有效克服了 GEO 卫星由于与地面站的位置相对静止引起的 定轨法方程病态问题, 从而提高整个星座的定轨 精度。

对比图 4,试验 2和 3 中的 GEO 卫星定轨精 度有大幅度提高。但 IGSO、MEO 卫星基本处于 同一量级,这可能是因为卫星几何观测结构当采 用 3 d 定轨弧段或者全球站跟踪时已相当强,即 使再增加层间星间链路也无法得到明显改善。

4.3 星地链路联合卫星双向测距的卫星精密 定轨

假设 UHF 天线采用全向型天线,可以接收 任意方向的信号;除 GEO 与 GEO 之间外其他各 颗卫星间均建立了双向测距(图 1)。本节仿真振 幅分别为 30 cm、50 cm、的周期项残余系统误差下 两组场景,每组场景中又包含了三个试验。

试验 1, 采用中国区域的 7 个地面站和卫星 双向测距 1 d 的观测值;

试验 2, 采用中国区域的 7 个地面站和卫星 双向测距 3 d 的观测值;

试验 3, 采用全球非均匀分布的 16 个地面站 和卫星双向测距 1 d 的观测值。

从表3可知当加入的残余系统误差越来越 大,定轨精度也越来越差。随着卫星波束角逐渐 增大,卫星观测量逐渐增多和几何观测结构逐渐 改善,定轨精度逐渐变好。但当波束角由45°逐 渐增大时,PDOP值减小幅度越来越小,定轨精度 提高幅度也越来越小,同时波束角的增大将使得 卫星系统消耗的能量越大。因此卫星导航系统建 设和运行时应合理选择波束角大小和尽可能的消 除各种系统误差项(如硬件偏差等)。

对照表 3 和图 4, 场景 1 中当加入卫星波束 角为 45° 的卫星双向测距时, 试验 1 中 GEO、 IGSO和 MEO 定轨 RM S<sup>3D</sup> 值分别为 17.1 cm、 16.7 cm和 15.2 cm; 试验 2 和试验 3 星座整体定 轨精度均优于 10 cm。

### 5 结 论

根据 Compass 星座构型,进行不同跟踪网和 定轨方案下星地链路、层间星间链路和卫星双向 测距下的定轨分析,计算结果表明:

(1) 仅使用星地链路,全球跟踪网下的定轨 精度明显优于区域网,但由于 GEO 卫星与地面 站的位置几乎相对静止,法方程病态,采用全球站 仍不能很好解决 GEO 卫星精密定轨问题。

(2) 星地链路联合层间星间链路,将改善卫星的几何观测结构,提高整个星座(特别是GEO、MEO卫星)的定轨精度。基于中国区域7个地面跟踪站和卫星波束角为41.25°的层间星间链路,GEO、IGSO和MEO单天解定轨RMS3D值由6.1m、1.3m和5.9m分别提高到1.0m、0.8m和2.0m,其中GEO卫星提高幅度最大,达到84%;MEO提高了66%。

(3) 星地链路联合卫星双向测距,将显著改善卫星几何观测结构,增加卫星跟踪弧段,定轨精度显著提高。当残余系统误差为振幅 30 cm 的周期项时,基于中国区域 7 个跟踪站和卫星波束角为 45°的卫星双向测距,单天解星座整体定轨精

(4) 在我国卫星导航系统建设和运行中, 应 合理选择波束角大小和尽可能地消除各种残余误 差(如硬件偏差等)。

表 3 星地链路联合卫星双向测距的 Compass 定轨精度

Tab. 3 Orbit determination RMS<sub>3D</sub> from satellite to satellite double directions ranging

				5	-			8.8			
场景	残余系统 误差	卫星波	试验 1		试验 2			试验 3			
		束角	GEO	IGSO	MEO	GEO	IGSO	MEO	GEO	IGSO	MEO
场景1	30 cm 振幅的 周期项	15°	226.8	133.9	213.8	150.44	9.2	20.1	89.12	13.2	17.8
		30°	58.1	73.5	55.8	10.66	8.9	17.4	15.06	11.8	11.2
		45 <sup>°</sup>	17.1	16.7	15.2	5.34	4.7	5.3	8.58	8.5	8.7
		60°	14.2	14.7	12.5	5.04	4.5	3.5	8.14	6.8	7.2
		7 <i>5</i> °	10.4	11.8	10.4	4.14	2.9	3.3	5.1	6.7	6.7
场景 2	50 cm 振幅的 周期项	15°	259.1	135.63	314.8	151.9	9.2	20.1	134.2	13.4	17.8
		30°	63.5	86.9	81.8	16.1	9.1	18.5	30.3	13.3	17.5
		45°	33.9	34.1	40.1	10.8	8.1	10.5	12.7	12.7	16.3
		60°	28.3	31.7	33.4	10.2	7.1	8.3	11.5	11.4	15.5
		7 <i>5</i> °	23.1	27.8	25.8	5.9	5.3	7.5	11.1	7.9	10.9

## 参考文献:

- [1] RAN Cheng qi. Plan of Compass Development[R] Beijing: Chinese Compass Satellite Navigation Systems Management Office, 2010.(由承其.北斗卫星导航系统发展计划[R].北 京:中国第二代卫星导航系统专项管理办公室, 2010.)
- [2] SUN Jiadong. Evolution of Compass [R]. Xi' an: Xidian University, 2010.(孙家栋.北斗卫星导航发展之路[R].西 安:西安电子科技大学, 2010.)
- [3] WEI Ziqing, GE Maorong. GPS relative positioning mathematical model[M]. Beijing: Survey and Mapping Press, 1998. (魏子卿, 葛茂荣. GPS 相对定位的数学模型[M]. 北 京:测绘出版社, 1998.)
- [4] GENG Tao. Real-time Precise Orbit Determination Theory for Navigation Satellite and Its Experimental Application Based on Regional Reference Stations[D]. Wuhan: Wuhan University, 2009.(耿涛.基于区域基准站的导航卫星实时 精密定轨理论及试验应用[D].武汉:武汉大学, 2009.)
- [5] RAJAN J A, ORR M, WANG P. On-orbit Validation of GPS IIR Autonomous Navigation [C] // Proceedings of the 59th Annual Meeting of the Institute of Navigation and CIGT F 22nd Guidance Test Symposium. Albuquerque: [s. n.], 2003: 23-25.
- [6] RAJAN J A, PETER B, HARRIS R. Modernizing GPS Autonomous Navigation with Anchor Capability [C] # ION GPS/GNSS. Portland: [s. n.], 2003: 1534-1542.
- [7] BERNSTEIN H, ANDOR B F, JAMES G H. GPS User Position Accuracy with Block IIR Autonomous Navigation [C] ∥ Proceeding of the ION GPS-93. Alexandria: Institue of Navigation, 1993: 1389-1399.
- [8] LIU Wanke. Research and Simulation on Autonomous Orbit Determination and Combined Orbit Determination of Navigation Satellite[D]. Wuhan: Wuhan University, 2008. (刘

万科. 导航卫星自主定轨及星地联合定轨的方法研究和模拟计算[D]. 武汉: 武汉大学, 2008.)

- [9] SVEHLA D, ROTHACHER M. Kinematic Positioning of LEO and GPS Satellites and IGS Stations on the Ground
   [J]. Advances in Space Research, 2005, 36(3): 376-381.
- [10] ZHUS, MASSMANNYFH, YUY, et al. Satellite Antenna Phase Center Offsets and Scale Errors in GPS Solution [J]. Journal of Geodesy, 2003, 76 (11-12): 668-672.
- [11] GENG Jianghui, SHI Chuang, ZHAO Qile, et al. GPS Precision Orbit Determination from Combined Ground and Spaceborne Data[J]. Geomatics and Information Science of Wuhan University, 2007, 32(10): 906-909. (耿江辉, 施闯,赵齐乐,等.联合地面和星载数据精密确定GPS卫 星轨道[J]. 武汉大学学报:信息科学版, 2007, 32(10): 906-909.)
- [12] SCHUTZ B, TAPLEY B, GEORGE H B. Statistical Orbit Determination [M]. New York: Academic Press, 2004.
- [13] SHI C, ZHAO Q, GE M, et al. Introduction to PANDA Software and the Latest Development for High Precision GNSS Data Processing and Application[C] // IGS Analysis Center Workshop. Newcastle: [s. n.], 2010.

(责任编辑:宋启凡)

收稿日期: 2011-01-31

修回日期: 2011-03-20

第一作者简介: 耿涛(1982一), 男, 博士, 研究方向为卫星 大地测量及卫星精密定轨。

First author: GENG T ao (1982—), male, PhD, majors in satellite geodesy and precise orbit determination. E-mail:gt\_gengtao@whu.edu.cn

© 1994-2012 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

/ cm