横浜市道路台帳測量作業規程

令和4年3月

横浜市道路局

目 次

	1 1			則		
			総		IJ	 • 1
	j	第11	節 道		則	
		第	1	条	(目的及び適用範囲)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	2	条	(測量の基準)	
		第	3	条	(測量法の遵守等)	
		第	4	条	(関係法令等の遵守等) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 •]
		第	5	条	(測量の計画)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	6	条	(測量法に基づく手続き)	
		第	7	条	(測量業者以外の者への発注の禁止) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	8	条	(基盤地図情報)	
		第	9	条	(実施体制) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		第		条	(安全の確保)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	1 1	条	(作業計画)	
		第	1 2	条	(工程管理) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		第		条		
		第		条	(機器の検定等) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 • 3
		第	1 5		(測量成果の検定) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 . 3
		第		条	(測重成果等()提出)	 . 3
		第	1 7	条	(機器等及び作業方法に関する特例)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 • 4
		第		条	(公共基準点の維持管理) ····································	 • 4
		第		条		
		弗	2 0	采	(付 録) · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 • 4
生	2 3		基準点	5 油1 長	<u>.</u>	
ਨਾ	笙	MMD 名 1 音	生物	5. 次7.三 主占泪	■ 則量の構成 ······	
		ェ エ 第 1 i				 ٠. ٦
	2		2 1		(要 旨)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
			2 2		(基準点測量の区分) ······	
			2 3		(作業記録の様式)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
	í	第21			士様書の記載事項 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
			24		(製品仕様書)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
	第	2章			則量 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 . 6
		- 第 1 1			訓	
		第	2 5	- 条	(要 旨)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 . 6
				条	(既知点の種類等)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	2 7	条	(新点の密度及び精度) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		第	2 8	条	(基準点測量の方式) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 . 7
		第	2 9	条	(基準点網の構成) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 . 8
		第	3 0	条	(補 点) · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		第	3 1	条	(既知点及び新点等の番号と名称) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 11
		第	3 2	条	(工程別作業区分及び順序)	 12
	1	第21	節 作	下業計	計画 ·····	 12
		第	3 3	条	(要 旨)	
		第	3 4	条	(作業計画) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 12
	į	第31	節 達	髩	点	 13
		第	3 5	条	(要 旨)	 13
		第	3 6	条	(成果等の交付閲覧及び現況調査) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 13
		第	3 7	条	(選点の実施)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 13
		第	3 8		(観測図、平均図)	 14
	1	第41	新 標	悪識の	り設置等	 14

第 39 条 (標識の設置)	14
NA 1 9 NG (VIII > Hg)	15
	15
第 5 節 観 測	15
第 4 2 条 (要 旨)	15
第 4 3 条 (機 器)	16
第 44 条 (機器の点検及び調整) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	16
第 45条 (観測値の記載等)	17
第 46条 (観測の実施)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	17
第 47 条 (偏心要素の測定)	22
第 48 条 (偏心点の設置及び観測方法) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	24
第 49 条 (GNSS方位標の観測) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	24
第 50 条 (標高の取り付け観測) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	24
第 5 1 条 (再 測)	25
第6節 計 算	25
第 5 2 条 (要 旨)	25
第 53条 (計算の単位、諸補正等)	25
第 5 4 条 (現地計算)	26
第 5 5 条 (基線解析計算)	26
第 56条 (点検計算)	27
第 5 7 条 (平均計算)	29
第 7 節 品質評価 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	31
第 58条 (品質評価)	31
第8節 成果等の整理・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	32
第 5 9 条 (要 旨)	32
第 60 条 (メタデータの作成) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	32
第 6 1 条 (成果等)	32
第 6 2 条 (簿冊の区分)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	32
第3章 一次基準点復旧測量 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	35
第1節 通 則	35
第 6 3 条 (要 旨)	35
第 6 4 条 (復旧測量の作業区分)	35
第 6 5 条 (規定の準用)	35
第 6 6 条 (基準とする点) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	35
第2節 復旧測量	35
第 67条 (一次基準点の設置)	35
	35
第 69 条 (番号と名称)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	36
	36
第 71 条 (選 点)	36
第3節 観 測	37
第 7 2 条 (観 測)・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	37
	38
第 74 条 (点検測量)	38
第4節 計 算	38
	38
第 76 条 (平均計算)	40
\(\lambda \) = \(\lambda \)	41
21. (11. (11. 24.11 III.)	41
71. 11. 77.11. 1	41
×11. (1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	41
第 79 条 (成果等)	41

第3			
第			$\cdots \cdots $
	第1節 通		43
	第80条)43
	第 8 1 条)
			事項43
	第82条	(製品仕様	
	第83条		データの精度)43
			43
hh	第84条	_ \)
第	2章 現地測量		44
	第1節 要 旨)
	第 8 5 条 第 8 6 条		, ····································
	第 8 6 条 第 8 7 条	(, +- / -	基準点/
	第88条		* 半 国
	第89条		未区分及 () 1997
	第2節 作業計		•••••••••••••••••••••••45
	第90条	-)
	第3節 細部測	() [45
			b法による細部測量 ·····45
	第 9 1 条)
	第 9 2 条	(TS点の	設置) ······46
	第 9 3 条	(地形、地	物等の測定)46
	第2款 キネマ		去又はRTK法を用いる細部測量 ······ 47
	第 9 4 条	\- \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \)
	第 9 5 条		物等の測定)47
	第3款 ネット	·ワーク型I	RTK法を用いる細部測量 ·····48
	第 9 6 条	(要 旨	
	第 9 7 条		物等の測定)49
			RTK法を併用する細部測量 · · · · · · · · · · · · · · · · · 49
	第98条)
		(12)	設置) · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	第 1 0 0 条	、地心、 思測量	
	第101条	(要	旨) · · · · · · · 50
	第101条		法) ·····50
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	第103条	(要	旨)51
	第 1 0 4 条		法)
	第6節 数值編集		51
	第 105 条	(要	旨)51
	第 106 条	(方	法)51
	第 107 条	(出力図	
	第 108 条		検) … 52
	第7節 道路台	帳平面図作	成
	第 109 条	(要	旨) · · · · · · · 52
	第 110 条	11.1	法)52
	第 111 条	(点	検)

第8節 道路台帳平面図データファイル作成52

第9節 道路台帳区域線図作成 · · · · · · 53

第 1 1 2 条

第 1 1 3 条 (要

(要

旨)53

		第	1	1	4	条	(方	法)														53
		第		1			** *	検)														53
			01				、灬 長区域線		·	<i>b</i> 7 -	7 -											
				1												• • • •						
	第	1	1 1	節	品		f														• • • •	53
		第	1	1	7	条	(品質評	価)														53
	笙	1	21	新	ьt	果等の																53
					, , -		・ ・ ・ メタデ															53
		第		1																		
		第		1			(成果等															54
第	3	章	Ę	 医成	这図	数值化	<u> </u>		• •	• • •	• • •	• • •	• • • •	• • • •	• • • •	• • • •		• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	54
	第	1 :	節	要	Ę	旨																54
		第	1	2	0	条	(要	旨)														54
		第		2			、文 (成果の															54
							., , ,															
		第		2			(座標値															54
		第	1	2	3	条	(工程別															
	第	2	節	竹	業	計画			• •				• • • •					• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	55
		第	1	2	4	条	(要	旨)														55
		3																				55
		'					- 11 ///-															
		第		2			(要	旨)														55
		第		2		条	(計測用	基区	作	成)		• • •						• • • •	• • • •			55
	第	4	節	計	 	測 …			• •	• • •	• • •	• • •	• • • •			• • • •	• • • • •	• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	55
		第	1	2	7	条	(要	旨)														55
		第		2			(計測機															55
							(デジタ															55
		第		2			•			., .,		• • •										
				3			(スキャ															56
	第	5 (節	数	位	編集			• •			• • •	• • • •			• • • •		• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	56
		第	1	3	1	条	(要	旨)														56
		第		3																		56
				3				検)														56
		第																				
	弟	6					西図デ															
		第		3			(要	旨)								• • • •						
	第	7	節	遃	餡	台帳区	区域線図	デー	・タ	ファ	ァイ	ル	の作品	戊 ·								57
				3		条	(要															57
		8																				57
						н і Ірці																
				3			(品質評															
	第	9 (節	月	之果		这理 …															
		第	1	3	7		(メタデ															
		第	1	3	8	条	(成果等)														57
笜		章			三測			´														58
				要		•																58
		第	1	3	9											• • • •						
		第	1	4	0	条	(方	法)	٠				• • • •					• • • •				58
	第	2	飾	褌	証	細部泪]量 ・・・															58
					1																	58
					2		(使用す															
	第	3 (節	죔		編集																
		第			3																	
	第	4	節	褌	訂	道路台	候平面															
					4																	
							(女 ヹ面図デ															
		5				-																
					5											• • • •						
	第	6 (節	褌	肛	道路台	计帐区域	線区	作	成	•	• • •	• • • •			• • • •		• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	59
		第			6		(要	旨)														59
							、															

_	第 1 4 7 条 (要 旨)
	8節 品質評価 · · · · · · · · · · · · · · · · · 59
	第 148 条 (品質評価) ······ 59 9節 成果等の整理 ····· 60
	9 即
	第 150 条 (成果等) · · · · · · · · · · · 60
附	則 … 60
t f	录
	票準様式
様豆	, —, ,
"	2 公共測量の終了について (通知) 62
"	· // _ // _ // _ // // / / // / / // / / / / / / / / / /
"	
"	
"	
"	
"	8 公共測量成果等の提出について72
"	9 横浜市公共一次・二次基準点・配点図・平均計画図73
"	10 基準点現況調査報告書 · · · · · · · · · · · · · · · · · · 77
"	11 横浜市公共一次・二次基準点網、観測図 ・・・・・・・・・・・・ 78
"	12 横浜市公共一次・二次基準点網・平均図 ・・・・・・・・・・・・・81
"	13 横浜市公共一次基準点網図、配点図
	(平均図・付図-1、平均図・付図-2)85
"	14 横浜市公共一次·二次基準点網図 ······87
"	15 横浜市公共基準点点の記、多角点点の記90
"	16 建標承諾書95
"	17 測量標敷地調書 · · · · · · · · 96
"	18 精度管理簿 · · · · · · · · 98
"	19 横浜市公共基準点成果表·多角点成果表 ······11
"	20 品質評価表
"	21 成果数値データファイル標準様式 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
"	22 測量標新旧位置明細書 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
IJ	23 境界点間距離精度管理表
IJ	24 道路台帳平面図・区域線図データ作成 精度管理表
2	則量機器検定基準
	公共測量における測量機器の現場試験の基準 ······16
	則量成果検定基準 ····································
	基準点構造図 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	計算式集 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
~ I	110

第1編 総 則

第1章 総 則

第1節 通則

(目的及び適用範囲)

- 第1条 この作業規程は、測量法(昭和24年法律第188号。以下「法」という。)第33条第1項 の規定に基づき、横浜市が横浜市道路台帳を整備するための測量における標準的な作業方法を定め、 その規格を統一するとともに、必要な精度を確保すること等を定めることを目的とする。
- 2 この規程は、次の測量に摘要する。
 - (1) 基準点測量
 - (2) 一次基準点復旧測量
 - (3) 地形測量

(測量の基準)

- **第2条** この規程を適用して行う測量は、法による基本測量及び公共測量の測量成果に基づいて実施しなければならない。
- 2 この規程を適用して行う測量において、位置は、平面直角座標系(平成14年国土交通省告示第9号)に規定する世界測地系に従う直角座標及び測量法施行令(昭和24年政令第322号)第2条第2項の規定による日本水準原点を基準とする高さ(以下「標高」という。)により表示する。

(測量法の遵守等)

第3条 横浜市(以下「計画機関という。」及び測量作業機関(以下「作業機関」という。)並びに作業に従事する者(以下「作業者」という。)は、作業の実施に当たり、法を遵守しなければならない。 **2** この規程において、使用する用語は、法において使用する用語の例によるものとする。

(関係法令等の遵守等)

第4条 計画機関及び作業機関並びに作業者は、作業の実施に当たり、財産権、労働、安全、交通、土地利用規制、環境保全、個人情報の保護等に関する法令を遵守し、かつ、これらに関する社会的慣行を尊重しなければならない。

(測量の計画)

- **第5条** 計画機関は、作業の開始に先立ち、目的、地域、作業量、期間、精度、方法等について適切な 計画を策定しなければならない。
- 2 計画機関は、本条第1項の計画の立案に当たり、当該作業地域における基本測量及び公共測量の実施状況について調査し、利用できる測量成果、測量記録及びその他必要な資料(以下、「測量成果等」という。)の活用を図ることにより、測量の重複を避けるよう努めなければならない。
- 3 計画機関は、得ようとする測量成果の種類、内容、構造、品質等を示す仕様書(以下「製品仕様書」 という。)を定めなければならない。
 - (1) 製品仕様書は、「地理情報標準プロファイル Japan Profile for Geographic Information Standards (JPGIS) 」 (以下「JPGIS」という。) に準拠するものとする。
 - (2) 製品仕様書による品質評価の位置正確度等については、この規程の各作業工程を適用するものとする。ただし、この規程における各作業工程を適用しない場合は、JPGISによる品質評価を標準とするものとする。

(測量法に基づく手続き)

- 第6条 計画機関は、法第39条において読み替えて準用する法第14条第1項、同条第2項(実施の公示) (様式1、2)、法第26条(測量標の使用) (様式3)、並びに法第30条第1項(測量成果の使用) (様式3)、法第36条(計画書についての助言) (様式4)等の規定に基づき所定の手続きをしなければならない。
- 2 計画機関の長は、この規程に基づく新点に永久標識を設置したときは、法第37条及び法第39条において準用する法第21条(永久標識及び一時標識に関する通知)(様式5)及び法第23条(永久標識及び一時標識の移転、撤去及び廃棄)(様式6)の規定により、遅滞なく国土地理院の長及び神奈川県知事等に通知しなければならない。

(測量業者以外の者への発注の禁止)

第7条 計画機関は、法第10条の3に規定する測量業者以外の者に、この規程を適用して行う測量を 請け負わせてはならない。

(基盤地図情報)

- 第8条 この規程において「基盤地図情報」とは、地理空間情報活用推進基本法(平成19年法律第63号。)第2条第3項に基づく基盤地図情報に係る項目及び基盤地図情報が満たされるべき基準に関する省令(平成19年国土交通省令第78号。以下「項目及び基準に関する省令」という。)の規程を満たす位置情報をいう。
- 2 計画機関は、測量成果である基盤地図情報の整備及び活用に努めるものとする。

(実施体制)

- **第9条** 作業機関は、測量作業を円滑かつ確実に実行するため、適切な実施体制を整えなければならない。
- 2 作業機関は、作業計画の立案、工程管理及び精度管理を総括する者として、主任技術者を選任しなければならない。
- **3** 本条第2項の主任技術者は、法第49条の規定に従い登録された測量士であり、かつ、高度な技術と十分な実務経験を有する者でなければならない。
- **4** 作業機関において、技術者として横浜市道路台帳測量に従事する者は、法第49条の規定に従い登録された測量士又は測量士補でなければならない。

(安全の確保)

第10条 作業機関は、特に現地での測量作業において、作業者の安全の確保について適切な措置を講じなければならない。

(作業計画)

第11条 作業機関は、測量作業着手前に、測量作業の方法、使用する主要な機器、要員、日程等について適切な作業計画を立案し、計画機関に作業計画書を提出して、その承諾を得なければならない。 作業計画を変更しようとするときも同様とするものとする。

(工程管理)

- 第12条 作業機関は、第11条の作業計画書に基づいて適正な工程管理を行わなければならない。
- 2 作業機関は、測量作業の進捗状況を適宜、計画機関に報告しなければならない。

(精度管理)

- 第13条 作業機関は、測量の正確さを確保するため、適切な精度管理を行い、この結果に基づいて精度管理表及び品質評価表を作成し、これを計画機関に提出しなければならない(様式18、20)。
- 2 作業機関は、各工程別作業区分の作業終了後及び適宜作業の途中に、この規程に定める点検を行わなければならない。
- **3** 作業機関は、作業の終了後速やかに点検測量を行わなければならない。点検測量率は、次表を標準とする。点検測量を行う観測点は、計画機関が選定し、その指示により行うものとする。

測量種別	点検測量率
基準点測量 地形測量	基準点網を構成する総点数の 10% 2%

(機器の検定等)

- 第14条 作業機関は、計画機関が指定した機器については、測量機器検定基準(付録2)に基づく測定値の正当性を保証する検定を行った機器を使用しなければならない。ただし、1年以内に検定を行った機器(標尺については3年以内)を使用する場合は、この限りでない。
- 2 本条第1項の検定は、測量機器の検定に関する技術及び機器等を有する第三者機関によるものとする。ただし、計画機関が作業機関の機器の検査体制を確認し、妥当と認められた場合には、作業機関は、公共測量における測量機器の現場試験の基準(付録3)による国内規格の方式に基づき自ら検査を実施し、その結果を第三者機関による検定に代えることができる。
- **3** 作業者は、観測に使用する主要な機器について、作業前及び作業中に適宜点検を行い、必要な調整をしなければならない。

(測量成果の検定)

第15条 作業機関は、基盤地図情報に該当する測量成果等の高精度を要する測量成果又は利用度の高い測量成果で計画機関が指定するものについては、測量成果検定基準(付録4)に基づく検定に関する技術を有する第三者機関による検定を受けなければならない。

(測量成果等の提出)

- **第16条** 作業機関は、作業が終了したときは、遅滞なく、測量成果等を標準様式(付録1)に基づき 整理し、これらを計画機関に提出しなければならない。
- **2** 第2編を適用して行う基準点測量において得られる測量成果は、全て基盤地図情報に該当するものとする。
- **3** 測量成果等は、原則としてあらかじめ計画機関が定める様式に従って電磁的記録媒体で提出するものとする。
- 4 計画機関は、本条第1項の規定により測量成果の提出を受けたときは、速やかに当該測量成果等の 精度、内容等を検査しなければならない。
- 5 計画機関は、測量成果を得たときは、その写しを法第40条(測量成果の提出)(様式8)の規定 に基づき、国土地理院の長に送付するものとする。
- **6** 測量成果等において位置を表示するときは、世界測地系によることを表示するものとする。

(機器等及び作業方法に関する特例)

- **第17条** 計画機関は、必要な精度の確保及び作業能率の維持に支障がないと認められる場合には、この規程に定めのない機器及び作業方法を用いることができる。ただし、第5条第3項に基づき、各編にその詳細を定める製品仕様書に係わる事項については、この限りでない。
- 2 計画機関は、この規程に定めのない新しい測量技術を使用する場合には、使用する資料、機器、測量方法等により精度が確保できることを作業機関等からの検証結果等に基づき確認するとともに、確認に当たっては、あらかじめ国土地理院の長の意見を求めるものとする。
- **3** 国土地理院が新しい測量技術による測量方法に関するマニュアルを定めた場合は、当該マニュアルを本条第2項の確認のための資料として使用することができる。
- **4** この規程に定めのない地上レーザ測量、車載写真レーザ測量、UAV 写真測量の利用については、作業規程の準則の規定を準用する。

(公共基準点の維持管理)

第18条 公共基準点の維持管理の万全を期するため「横浜市公共基準点管理保全要綱」を別に定める ものとする。

(秘密の保持)

- 第19条 作業機関は、作業上知り得た秘密を他に漏らしてはならない。
- 2 作業機関は、測量成果等について著作権(著作権法第21条~第28条に定める)を含めて全て計画機関の承諾なしに、第三者に公表、貸与又は当該測量以外に使用してはならない。

(付 録)

第20条 標準様式、測量機器検定基準、公共測量における測量機器の現場試験の基準、測量成果検定 基準、基準点構造図、計算式集、図式は付録に定める。

第2編 基準点測量

第1章 基準点測量の構成

第1節 通 則

(要 旨)

- 第21条 本編は基準点測量の作業方法等を定めるものとする。
- 2 「基準点測量」とは、既知点に基づき、横浜市公共基準点を屋上又は地上に設置し、基準点の位置及び標高を 定める作業をいう。
- **3** 「基準点」とは、測量の基準とするために設置された測量標であって、位置に関する数値的な成果を有するものをいう。
- 4 「既知点」とは、既設の電子基準点、一・二・三・四等三角点、横浜市公共基準点(一次基準点、補点、二次 基準点)、1級多角点(以下「既知点」という。)であって、基準点測量の実施に際してその成果が与件として用 いられるものをいう。
- 5 「新点」とは、基準点測量により新設される基準点(以下「新点」という。)をいう。

(基準点測量の区分)

- 第22条 基準点測量の区分は、次のとおりとする。
- 2 基準点測量は、狭義の基準点測量(以下「基準点測量」という。)と多角点測量に区別するものとする。
- **3** 基準点は、基準点測量によって設置される基準点(以下「基準点」という。)と多角点測量によって設置される多角点とに区分するものとする。

(作業記録の様式)

第23条 観測手簿、観測記簿及び計算簿等の作業記録、並びに測量成果は、標準様式(付録1)及び公共測量作業規程の準則(平成20年国土交通省告示第413号。以下「準則」という。)に定める記載要領により作成するものとする。

第2節 製品仕様書の記載事項

(製品仕様書)

第24条 製品仕様書は当該基準点測量の閲覧、適用範囲、データ製品識別、データ内容及び構造、参照系、データ品質、データ製品配布、メタデータ等について体系的に記載するものとする。

第2章 基準点測量

第1節 通 則

(要 旨)

- 第25条 基準点測量は、既知点の種類、新点間の距離に応じて、一次基準点測量、二次基準点測量に区分するものとする。
- **2** 多角点測量は、既知点の種類、新点間の距離に応じて、1級多角点測量、2級多角点測量に区分するものとする。
- 3 一次基準点測量は、補点設置の測量(以下「補点測量」という。)を含むものとする。
- **4** 一次基準点測量により設置される基準点を一次基準点、二次基準点測量により設置される基準点を二次基準点 という。また、補点測量により設置される基準点を補点という。
- 5 1級多角点測量により設置される多角点を1級多角点、2級多角点測量により設置される多角点を2級多角点 という。
- **6** 一次基準点測量の新点には、参照点として補点と方位標、場合によっては偏心点を設け、これらを含めた1群をもって完全な一次基準点とし、これらを新点等という。また、新点を本点と呼称し、その区別を明らかにし、方位標を設けるものとする。
- **7** 「GNSS」とは、人工衛星からの信号を用いて位置を決定する衛星測位システムの総称で、GPS、準天頂衛星システム、GLONASS、Galileo等の衛星測位システムがある。GNSS測量においては、GPS、準天頂衛星システム及びGLONASSを適用する。

なお、準天頂衛星は、GPS衛星と同等の衛星として扱うことができるものとし、これらの衛星をGPS・準 天頂衛星と表記する。

8 「PCV補正」とは、GNSSアンテナの受信位置の変化量をパラメータを用いて補正することをいう。

(既知点の種類等)

第26条 基準点測量の各区分における既知点の種類は、次表を標準とする。

区分項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
	電子基準点	電子基準点	電子基準点	電子基準点
	一・二・三・四等三角点	一・二・三・四等三角点	一・二・三・四等三角点	一・二・三・四等三角点
既知点の種類	横浜市公共基準点 (一次基	横浜市公共基準点 (一次基	横浜市公共基準点 (一次基	横浜市公共基準点(一次基
	準点、補点)	準点、補点、二次基準点)	準点、補点、二次基準点)	準点、二次基準点、補点、
				1級多角点)

- 2 基本測量又は本条第1項の区分によらない公共測量により設置した既設点を既知点として用いる場合は、当該 既設点を設置した測量が本条第1項のどの区分に相当するかを特定の上、本条第1項の規定に従い使用すること ができる。
- 3 一次基準点測量、二次基準点測量においては、既知点を電子基準点(付属標を除く。以下同じ)のみとすることができる。この場合、既知点間の距離の制限は適用しない。ただし、既知点とする電子基準点は、作業地域に最も近い2点以上を使用するものとする。

(新点の密度及び精度)

- **第27条** 新点の密度は、既知点を含めて新点を横浜市全域にわたり、次に定める基準により、ほぼ等密度に配点するものとする。
 - (1) 一次基準点

ア 0.9km²の面積に対して、1点の割合

イ 新点間標準距離1km

(2) 二次基準点

ア 0.5km²の面積に対して、1点の割合

イ 新点間標準距離500m

- (3) 1級多角点の新点間距離は、50m~200mを標準とする。
- (4) 2級多角点の新点間距離は、25m~100mを標準とする。

ただし、この配点密度の基準は、横浜市全域を、既知点及び新点を頂点とする正三角形の集合による網により 覆った場合の規格である。この規定により構成する基準点網による配点密度は、この規格をほぼ満たさなければ ならない。

- 2 新点の位置の精度(標準偏差)は、次に定めるとおりとする。
 - (1) 一次基準点

ア 水平位置の精度 1.7×10⁻⁵

ただし、当測量作業のみの誤差を次式で求め、これを点間標準辺長 (1km) で除したものを言い、基準とする点の誤差を含まない。

なお、基準とした点の誤差を含む総合誤差は、別に求める。

イ 標高の精度 40mm

ただし、基準とする点の誤差を含む総合精度をいう。

- (2) 二次基準点
 - ア 水平位置の精度 3.4×10⁻⁵

ただし、当測量作業のみの誤差を次式で求め、これを点間標準辺長(0.5km)で除したものを言い、基準とする点の誤差を含まない。

なお、基準とした点の誤差を含む総合誤差は、別に求める。

イ 標高の精度 40mm

ただし、基準とする点の誤差を含む総合精度をいう。

(基準点測量の方式)

- 第28条 基準点測量は、次の方式を標準とする。
 - (1) 一次基準点測量は、三辺方式又は結合多角方式により行うものとする。
 - (2) 二次基準点測量、1級多角点測量、2級多角点測量は、結合多角方式又は単路線方式により行うものとする。
 - (3) 結合多角方式の作業方法において、条件式による簡易水平網平均計算を行う場合、既知点は方向角の取付けを行うものとする。

(基準点網の構成)

- 第29条 基準点網は、第27条の規定を満たすよう、次の各号に定める点により構成するものとする。
 - (1) 既知点
 - (2) 新点
 - (3) 節点

節点とは、新点間又は既知点と新点の間において視通がとれないため、やむを得ずこれらの中間に設ける観測点をいう。

2 一次基準点測量

(1) トータルステーション(以下「TS」という。)、セオドライト、光波測距儀(以下、「TS等」という。)を 用いる場合

ア三辺方式

三辺方式により基準点網を構成する場合は、既知点及び新点を頂点とするほぼ等辺の単三角形の集合によるものとし、次の各号に定める内容を満たさなければならない。

- (ア) 既知点の数は、既知点率(既知点/全点数) 35%を標準とする。
- (4) 単三角形の夾角は、地形、植生及び建造物等の状況により25°まで小さくすることができる。
- (ウ) 基準点網外周付近における単三角形においては、三辺方式による少なくても1個の条件を満たすよう、 複鎖型又は有心多角形型としなければならない。この規定は、三辺方式と多角方式の混合の場合に適用 する。

イ 結合多角方式

結合多角方式により基準点網を構成する場合は、既知点、新点、節点で形成され、内部にこれらの点を結ぶ 多角路線をもたない多角形(以下「最小単位多角形」という。)の集合により構成する。

最小単位多角形の形成は、次の各号に定めるところによるものとする。

- (ア) 既知点の数は、既知点率(既知点/全点数)35%を標準とする。
- (イ) 既知点及び新点の総数4ないし6で最小単位多角形を形成する。多角網の外周路線に属する新点は、外周路線に属する隣接既知点を結ぶ直線から外側40°以下の地域内に選点するものとし、路線の中の夾角は60°以上とする。ただし、地形の状況によりやむを得ないときは、この限りでない。
- (ウ) 1個の最小単位多角形には、2個以上の多角形が隣接しなければならない。ただし、基準点網外周において、やむを得ない場合はこの限りでない。
- (エ) 最小単位多角形を形成する点間の視通がない場合は、次に定める節点を設けることができる。
 - a 既知点と新点との間、又は新点間に設ける節点の数は1点とする。ただし、測点間の距離は500m以上を原則とし、やむを得ない場合は、計画機関の承諾を得て300mまで短くすることができる。
 - b 最小単位多角形の節点数の条件を次の表に示す。

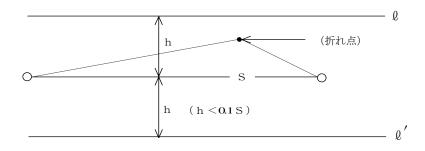
最小単位多角形を構成する 基準点及び新点の数の合計	節点の数	辺長数		
4点	2点以下	6辺以下		
5点	2点 (3点) 以下	7辺 (8辺) 以下		
6点	3点以下	9辺以下		

注:() 内の数はやむを得ない場合に限るものとし、かつ、9辺長など辺長数の多い多角形は、なるべく避けるものとする。

ウ 折れ基線

三辺方式で基準点網を構成する場合において、地形地物の状況により隣接点間の視通がとれない場合は、次の方法によることができる。

- (ア) 観測点 (既知点、新点又はその偏心点) 相互を結ぶ直線から距離 h (h < 0.1 S) にあたる平行線で形成される帯状地域内に観測点 (折れ点) を選び、2辺長と夾角を測定し、2点間の直接測定に代えることができる (以下、これを「折れ基線」という。)。ただし、Sは観測点 (既知点、新点、又はその偏心点)間の距離とする。
- (4) 折れ基線の数は、総辺長数の15%以内の数にとどめなければならない



(2) GNSS測量機を用いる場合

ア結合多角方式

- (ア) 既知点の数は、既知点率(既知点/全点数)35%を標準とする。
- (イ) 基準点網は、単位多角形の集合とし、少なくとも2つ以上の単位多角形が隣接するものとする。
- (ウ) 単位多角形の辺数は、6辺以内とする。
- (エ) 単位多角形の夾角(内角)は40°以上とする。
- (オ) 新点の選定区域は、既知点の最外周にある隣接の既知点を結ぶ線の外側 40°以内の区域で、この線の外側 500m 以内の区域を標準とする。
- (カ) 既知点間の距離は、5km 以下を標準とする。ただし、電子基準点のみを既知点とする場合はこの限りではない。

3 二次基準点測量

(1) TS等を用いる場合

ア 結合多角方式

- (ア) 既知点の数は、既知点率 (既知点/全点数) 35%を標準とする。
- (4) 路線とは、既知点から他の既知点まで、既知点から交点まで又は交点から他の交点までをいう。
- (ウ) 路線の辺数は6辺以下とする。ただし、樹木及び地形の状況等によっては、計画機関の承諾を得て辺数を増やすことができる。
- (エ) 本点と節点、節点と節点の測点間の距離は 100m 以上を原則とする。
- (オ) 多角網の外周路線に属する測点は、外周路線に属する隣接基準点を結ぶ直線から外側 40°以下の地域内に選点することを原則とする。路線の中の夾角は、60°以上を原則とする。ただし、地形等の状況によりやむを得ない場合は、この限りでない。

イ 単路線方式

- (ア) 路線の辺数は6辺以下とする。ただし、樹木及び地形の状況等によっては、計画機関の承諾を得て辺数 を増やすことができる。
- (イ) 本点と節点、節点と節点の測点間の距離は 100m 以上を原則とする。
- (ウ) 路線はできる限り直線とする。ただし、地形等の状況によりやむを得ない場合は、この限りでない。

- (2) GNSS測量機を用いる場合
 - ア 結合多角方式
 - 二次基準点測量を結合多角方式で行う場合は、第2項第2号を準用するものとする。
- 4 1級多角点測量、2級多角点測量
 - (1) 結合多角方式、単路線方式
 - ア 結合多角方式の既知点の数は、3点以上とする。
 - イ 路線とは、既知点から他の既知点まで、既知点から交点まで又は交点から他の交点までをいう。
 - ウ 路線の辺数は、1級多角点測量においては7辺以下とし、2級多角点測量においては10辺以下とする。ただし、樹木及び地形の状況等によっては、計画機関の承諾を得て辺数を増やすことができる。
 - エ 測点間の距離は、1級多角点測量では50m~200m、2級多角点測量では25m~100m を標準とする。
 - オ 路線長は、1級多角点測量では1km以下、2級多角点測量では500m以下とする。
 - カ 単路線方式による場合は、既知点において方向角の取り付けを行うものとする。ただし、GNSS観測においては、方向角の取り付けは省略することができる。
 - キ 2級多角点測量のうち、電子基準点のみを既知点として設置した一~四等三角点、横浜市公共基準点(一次基準点、二次基準点)や電子基準点を既知点とし、かつ、第43条第1項による2級以上のトータルステーション、セオドライト及び測距儀を使用する場合は、路線の辺数及び路線長を結合多角方式においては、路線の辺数15辺以下、路線長700m以下、単路線方式においては、路線の辺数20辺以下、路線長1km以下を標準とすることができる。

(補 点)

- 第30条 補点は、一次基準点(本点)が屋上点である場合には、地上に補点と、補点における方位標を、放射法 (開放トラバース方式)により設けるものとする。また、一次基準点(本点)が地上点の場合には、その点に方 位標を設けるものとする。
- **2** GNSS観測による補点測量は、既知点及び補点を基線ベクトルで結び、行うものとする。
- **3** 既知点から補点までの距離が 300m を超える場合は、補点において既知点を後続作業の零方向(方位標)とすることができる。
- 4 補点は、原則として道路上又は公共用地に選定しなければならない。
- **5** やむを得ない場合は、計画機関の承諾を得て、新点を選定した屋上又は他の屋上等に折れ点を設け、開放トラバース方式で補点を選定することができる。ただし、この場合における折れ点数は2点を限度とする。
- **6** 既知点について、本条の規定を準用し補点等を設けるものとする。 なお、地上の既知点が、後続作業上、不便な位置にある場合には補点を設けなければならない。
- **7** 補点は、地上の新点等を含め第27条に規定する既知点、新点とほぼ同様な配点密度を満たし、測量地域全域 について偏った分布になってはならない。
- **8** 方位標は、次の各号に定めるところにより選定するものとする。ただし、計画機関が指示した場合は、この限りでない。
 - (1) 方位標は、方位標を設ける当該地上の既知点、新点、補点から努めて 200m 以上離れたところにある鉄塔、煙突の避雷針又はアンテナなどのなかから、方位標として適当なものを選定し、第1方位標、第2方位標等とする。
 - (2) 方位標は、その位置の確認が容易で、他とまぎらわしいものを避け、良好な視準を有するものを選ばなければならない。

(3) 前第1号による方位標の選定が不可能な場合は、その代替として方位標を地上に選定する。この方位標は、補点等から少なくとも100m以上離し、補点等から見て、既知点方向を避け、ほぼ相対向する位置(道路敷地内等)に標識を設けるものとする。

(既知点及び新点等の番号と名称)

第31条 既知点、新点及び節点等には、次の各号に定める名称及び番号を付けるものとする。 なお、番号は、高緯度からの通し番号とする。

2 一次基準点

(1) 既知点には「11」から始まる二桁の通し番号を付け、その末尾に括弧書きで当該基準点の等級と名称を記入する。

なお、この番号は計画機関が定める。

(2) 新点には、「101」から始まる三桁の通し番号を付け、その末尾に括弧書きで当該新点の所在位置を表わす簡明な固有名詞を付記する。

なお、新点の番号は「901」以上を除くこととし、横浜市全域にわたって重複しないよう計画機関が毎年作業機関ごとに使用範囲を定める。

- (3) 補点には、既知点又は新点を表わす二桁又は三桁の番号のあとに数字「1」をハイフンで結び、復元点の場合は「11」から順次数字を増やし、それぞれの点の補点であることを表示する。
- (4) 節点には、「1001」から四桁の通し番号を付ける。 なお、節点の番号が重複しないよう計画機関が定める。
- (5) 偏心点には、永久標識を設置し、測量成果を求める場合は、当該点を表わす番号のあとに数字「2」をハイフンで結び、当該点の偏心点であることを表示する。復元点の場合は、「21」から順次数字を増やし、それぞれの点の偏心点であることを表示する。
- (6) 補点を設けるためやむを得ず折れ点を設ける場合は、当該点を表わす番号の次に、「00」を付け、そのあとに 一桁の数字を「1」から順番に付けて、補点設定のため開放トラバースの折れ点であることを表示する。
- (7) 方位標は、第1方位標、第2方位標等とし、そのあとに括弧書きで、避雷針、地上などと表示する。

3 二次基準点

新点及び節点等には、次の各号に定める番号を付けるものとする。

- (1) 新点及び節点には、計画機関の指示するブロック番号のあとに一連の数字を重複のないように付けるものとする。
- (2) 方位標は、必要に応じて第1方位標、第2方位標等とする。
- 4 1級多角点、2級多角点

1級多角点、2級多角点の番号については、計画機関の指示によるものとする。

5 本条の規定の一例を次に示す。

区分	当該点	補点	方位標	偏心点	補点を設けるた めのトラバース 折れ点	備考
既設点	50 (Ⅲ篠 原)		第1方位標(避雷針)第2方位標(避雷針)	50-2		三等三角点篠原は地 上点であるため、屋上 偏心点を埋標
"	29 (Ⅲ向山)	29–1				三等三角点向山は屋 上である。 従って補点選定
新点	463 (旭小学校)	463-1	第1方位標(地上標) 第2方位標(地上標)			旭小学校の屋上 新点 (一次基準点) を 選定
"	900 (中区役所)	900-1	第1方位標(避雷針) 第2方位標(避雷針)		900001 900002	中区役所の屋上 新点 (一次基準点) を 選定
JJ	II	900-11	II			900-1 が工事により亡 失したため復元
節点	1025					多角方式の場合 節点

(工程別作業区分及び順序)

- 第32条 工程別作業区分及び順序は、次のとおりとする。
 - (1) 作業計画
 - (2) 選点
 - (3) 測量標の設置
 - (4) 観測
 - (5) 計算
 - (6) 品質評価
 - (7) 成果等の整理

第2節 作業計画

(要 旨)

第33条 作業計画とは、作業機関が計画機関から示された仕様に基づき、隣接地域の基準点網との接合を含め、 横浜市全域の基準点網の図形的条件が良好に組成され、能率的に作業が遂行できるよう地形図上で新点の概略位 置を決定し、平均計画図を作成することをいう。

(作業計画)

- 第34条 作業計画は、第11条の規定によるほか、次の各号に定める地図等を用い、作業地域の地形、植生、一般建造物の概要、公共建造物及び公共用地等を詳細に調査し、これらに適応した配点計画及び測量方式の概要を決定し、配点図(様式9)及び平均計画図(様式9)を作成するものとする。
 - (1) 横浜市域図(1/25,000)
 - (2) 横浜市立学校分布図(1/30,000)
 - (3) 横浜国際港都建設計画図(都市施設)(1/25,000)

- 2 平均計画図に用いる記号は、第40条に規定する点の記の記号を準用するものとする。
- 3 作業計画書は、平均計画図等に基づいて、使用機器、技術者数及び作業期間等を決定し、作成する。
- 4 作業計画の立案に際しては、隣接地域において基準点測量を行う他の作業機関と、基準点網の接合及び作業工程の連携等について協議しなければならない。
- 5 作業計画書は、平均計画図を添付して計画機関に提出し、承諾を得るものとする。
- **6** GNSS測量機による作業計画の立案に当たっては、GNSS測量機の性質を考慮し、地形図上で新点の概略 位置を決定し、配点図及び平均計画図を作成する。
- 7 GNSS測量機による作業計画は、作業方法、使用機器、要員、日程等についてはもとより、GNSS衛星のヘルスステータス(Health Status:衛星の状態)、ヴィジビリティ(Visibility:衛星の可視性)、地形、交通路、既知点の配点等を考慮して立案する。

第3節選点

(要 旨)

- **第35条** 選点とは、平均計画図に基づき、現地において既知点(電子基準点を除く。)の現況を調査するとともに、新点の位置を選定し、選点図及び平均図を作成する作業をいう。
- **2** GNSS測量機による場合の選点は、地形、植生、GNSS衛星からの電波の受信条件、その他の現地の状況 に応じて作業の実施方法を検討し、選点図、観測図(様式11)及び平均図(様式12)を作成する。
 - (1) 人為的な電波障害、地物及び植生等の影響をできるだけ受けない場所に観測点を選定する。
 - (2) 観測点の上空視界は、最低高度角 15°以上を標準とし、地物等により上空視界の確保が困難な場合は、30°まで緩和できる。
 - (3) 既知点又は新点において電波障害等がある場合は、偏心点を選定する。
 - (4) 一次基準点、二次基準点の新点は、少なくとも他の観測点1点以上の視通を確保することを原則とする。ただし、視通が確保できない場合は、GNSS測量による方位標(以下「GNSS方位標」という。)を選定する。

(成果等の交付閲覧及び現況調査)

- **第36条** 作業機関は、作業に使用する基準点の測量成果及び測量記録(点の記等)の閲覧又は交付をうけ(様式 7)、現地において基準点の異常の有無を調査(以下「現況調査」という。)し、これらの資料が使用できるかど うかの判定を行わなければならない。
- 2 基準点の現況調査は、次の各号に定めるところにより実施するものとする。
 - (1) 標識上面の水平等を確認し、異常の有無を調査する。
 - (2) 標識の調査結果については、基準点現況調査報告書(様式10)を作成し、速やかに計画機関に提出する。
 - (3) 地上点と屋上点との区別を明らかにし、屋上点については建造物等の名称を記入した報告書を作成し、計画機関に提出する。

(選点の実施)

第37条 新点は、測量地域内になるべく均等に配置し、図形的に最も良好な基準点網が作成できるように、選点するものとする。

なお、必要に応じて、横浜市外の隣接地域にも選点することを考慮しなければならない。

2 一次基準点

- (1) 新点を選点する場合は、努めて公共施設の屋上を使用しなければならない。やむを得ない場合は、道路上又は公共用地を使用するものとする。ただし、民間施設を使用するときは計画機関の承諾を得なければならない。
- (2) 新点を屋上に選点する場合は、地上に補点と、補点において良好な3個以内の方位標を選定しなければならない。また、新点を地上に選点する場合は、その点において良好な3個以内の方位標を選定するものとする。 なお、方位標の個数については、計画機関の指示による。
- (3) 選点図は、1/25,000 地形図を用いて作成することとし、既知点、新点、補点、方位標及び偏心点等の位置を表示するほか、所要の調査事項を記入するものとする。

3 二次基準点

- (1) 新点を選点する場合は、原則として道路上又は、公共用地を使用するものとする。ただし、やむを得ない場合は、屋上を使用できるものとする。
- (2) 新点には、良好な3個以内の方位標を選定するものとする。 なお、方位標の個数については、計画機関の指示による。
- (3) 選点図は、1/5,000 地形図を用いて作成することとし、既知点、新点、方位標及び偏心点等の位置を表示するほか、所要の調査事項を記入するものとする。

4 1級多角点、2級多角点

- (1) 新点を選点する場合は、原則として道路上又は、公共用地を使用するものとする。
- (2) 選点図は、1/2,500 地形図を用いて作成する。

(観測図、平均図)

- 第38条 観測図及び平均図は、選点図に基づいて作成し、計画機関に提出して承諾を得るものとする。
- **2** 観測図 (様式11-1~11-3) 及び平均図 (様式12-1~12-3) は、白紙上に次の縮尺で、基準点網を簡明に図示するものとする。
 - (1) 一次基準点測量、二次基準点測量は、1/50,000~1/10,000の適宜とする。
 - (2) 1級多角点測量、2級多角点測量は、1/2,500 とする。
- **3** 観測図の付表(様式12-1の付表)を作成し、新点等の名称、位置、規格等を明らかにするものとする。
- 4 平均図の付図-1として、1/25,000地形図を用いて既知点、新点等により構成される基準点網を明示するものとする (様式13-1)。また、付図-2として 1/10,000 地形図を用いて既知点、新点、偏心点、補点及び地上に選定した方位標等の位置をプロット (点表示) するとともに、補点等における避雷針等の方位標の位置及び方向を表示するものとする (様式13-2)。
- **5** 観測図及び平均図に用いる記号は、第40条に規定する点の記の記号に準ずるものとする。
- 6 平均図の付図は、作業年度別及び作業機関別でなく、横浜市全域をカバーする一組の図面に作成するものとする。
- 7 GNSS測量機による観測図は、選点図及び平均図に基づいて、観測点の組合せ、偏心点等を記入し、観測図 (様式11-3)として作成する。

第4節 標識の設置等

(標識の設置)

第39条 標識の設置は、選定した新点、補点及び地上に選定した方位標又は節点に、計画機関が定める永久標識等を設置するものとする。

- **2** 既知点等が地上にあり、屋上に偏心点を設けた場合は、原則として計画機関が定める永久標識を設置するものとする。
- 3 測角及び測距を行うため、必要に応じて既知点及び新点等に測標を設置するものとする。
- 4 永久標識は、監督員が指示した点番号を刻印し、基準点構造図(付録5)に基づき、設置するものとする。 なお、屋上に設置する場合は防水シート等に十分注意し、地上に設置する場合は地下埋設物や通過交通に十分注 意する。
- 5 方位標は、道路上に設置もしくは堅ろうな避雷針などとし、計画機関が定める金属標を使用するものとする。
- 6 一次基準点には、永久標識の付近にプレート規格図(付録5)を作成し、設置するものとする。
- 7 1級多角点、2級多角点には、明示板(原則として緑色)を設置するものとする。
- 8 設置した永久標識は、写真等により記録するものとする。
- **9** 永久標識には、必要に応じ固有番号等を記録した I C タグを取り付けることができる。

(点の記)

- **第40条** 既知点、新点、補点は点の記を作成するものとする(様式15-1~15-4)。
- 2 点の記に用いる記号は、次表のとおりとする。

点の種類	記号	点の種類	記号
電子基準点		横浜市公共基準点・二次本点	
一・二・三・四等三角点		"・二次節点	0
公共電子基準点		" ・偏心点	
横浜市公共基準点・一次本点	0	"・方位標(地上標)	•
n ・補点	•		

(建標承諾書及び敷地調書)

- 第41条 永久標識を設置した新点等の敷地が私有地の場合、その所有者の承諾を得て建標承諾書(様式16)を、官公有地の場合は、その管理者の文書による承諾を得たうえ、測量標敷地調書(様式17)を作成するものとする。ただし、横浜市立の小学校、中学校及び高等学校等については計画機関の指示によるものとする。
- 2 永久標識を設置せず一時標識を設置する節点、偏心点等の敷地の所有者又は管理者に対し、それぞれ所要の承諾を得なければならない。

第5節 観 測

(要 旨)

- **第42条** 観測とは、平均図等に基づいて、TS等を用いて関係点間の水平角、鉛直角、距離等を観測する作業(以下「TS等観測」という。)及びGNSS測量機を用いて、GNSS衛星等からの電波を受信し、位相データ等を記録する作業(以下「GNSS観測」という。)をいう。
- **2** 観測は、TS等観測及びGNSS観測を併用することができる。
- 3 観測に当たっては、必要に応じ、測標水準測量を行うものとする。

(機 器)

第43条 観測に使用する機器は、次表に掲げる性能と同等又は同等以上のものとし、作業計画書に明示するものとする。

機器区分	性能	摘 要	
1級トータルステーション (TS)		(一次・二次) 基準点測量 (1級・2級) 多角点測量	
2級トータルステーション (TS)		(1級・2級) 多角点測量	
1級GNSS測量機			
2級 GNSS 測量機	別表1:	(一次・二次) 基準点測量 (1級・2級) 多角点測量	
1級セオドライト	測量機器級別性能分類表による	(-16, -16, 5),,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	
2級セオドライト		(1級・2級) 多角点測量	
光波測距儀		(一次・二次) 基準点測量 (1級・2級) 多角点測量	
3級レベル		沿叶亚 4.3年沿山 目.	
2 級 標 尺		測標水準測量	
鋼巻尺	JIS 1級		
温度計	水銀温度計 最小目盛値 1度		
気 圧 計	アネロイド 最小読取値 1hPa		

[※] トータルステーションとは、データコレクター、データカード、データ記憶装置等を含むものをいう。 GNSS測量機とは、GPS又は準天頂衛星システム及びGLONASS対応の測量機をいう。

2 光波測距儀及びTSの気象補正計算式、器械定数及び反射鏡の定数は、メーカー等が発行する証明に記載されたものを使用する。

(機器の点検及び調整)

- 第44条 観測に使用する機器の点検は、観測着手前及び観測期間中に適宜行い、必要に応じて機器の調整を行う ものとする。
- 2 光波測距儀及びTSは、次の各号の定める機能点検及び比較点検を行わなければならない。
 - (1) 測距儀及びTSの機能点検
 - ア光学求心装置にガタがなく正常であること。
 - イデジタル表示ランプが正常であること。
 - ウ モニター・メーターの表示は、当該機器の取扱説明書に示されている基準を下まわらないこと。
 - (2) 気圧計の器差の点検 気圧計は、水銀気圧計又は同等の精度を有する気圧計と比較して、その較差が 7hPa 又は 5mmHg 以内であること。
 - (3) 温度計は、他の温度計と比較し、その較差は、1℃以内であること。

- **3** セオドライト及びTSは、次の各号に定める機能点検を行わなければならない。
 - (1) 機能点検
 - ア光学球心装置にガタがなく正常であること。
 - イ各軸の回転が円滑であること。
 - ウ 気泡管調整機構が正常であり、気泡の移動が滑らかであること。
 - エ 望遠鏡視度調整機構が円滑で観測中に動かないこと。
 - オ水平角及び鉛直角の読取装置が正常で、正しく読みとることができること。

(観測値の記載等)

- **第45条** 観測値の記録は、データコレクター、データカード、データ記憶装置等を用いる。ただし、データコレクター、データカード、データ記憶装置等を用いない場合は、観測手簿に記載する。
- **2** 観測手簿の記載は、原則として、黒又は青インクを用いるものとする。ただし、雨天等の場合は、鉛筆を用いることができる。
- 3 観測手簿に記載されている測定値は、現地で観測した値を直接記録したものでなければならない。
- **4** 観測手簿の点検は、まず手簿者又は観測者が行い、その検符は鉛筆を用いる。鉛筆検符完了後に点検者(主任技術者、以下同じ。)が行い、その検符は赤インクを用いる。
- 5 本条第4項の規定は、観測記簿及び計算簿等の所要の点検に準用する。

(観測の実施)

- 第46条 観測の実施は、計画機関の承諾を得た平均図に基づき、観測図を作成するものとする。
- **2** TS等観測
 - (1) TS等観測は、距離の測定、水平角及び鉛直角の観測において、各種誤差をできるだけ少なくするよう細心 の注意を払い、次の各号に定めるところにより実施するものとする。

なお、致心作業は入念に行わなければならない。

- ア TS等の器械高、反射鏡高及び目標高はミリメートル (mm) 位まで測定し、原則として一致させる。
- イ TSを使用する場合は、水平角観測、鉛直角観測及び距離測定は、1視準で同時に行うことを原則とする。
- ウ 距離の測定は、TS等を用いて行うことを原則とする。TS等を使用する場合は、1 視準2 読定をもって 1 セットとする。ただし、測定距離が 50m 未満で鋼巻尺を使用する場合は、2 読定 1 往復測定を 1 セットと する測定を行う。
- エ TS等による距離測定に伴う気温及び気圧の測定は、TS等を設置した点で、次に定める事項に注意し、距離測定の開始直前、又は終了直後に行い、その数値を当該距離の測定値に対する気象補正の原子とする。ただし、1級多角点測量、2級多角点測量においては、標準大気圧を用いて気象補正を行うことができる。
 - (ア) 気温について
 - a 温度計は、地形及び地物等による輻射熱の少ない場所を選んで、地上又は屋上面よりほぼ 1.50m の高さの空中に吊す。
 - b 温度計には、直射日光をあててはならない。
 - c 温度計の水銀溜等に手等を触れてはならない。
 - d 各点ごとに水銀切れが生じていないか点検する。
 - (4) 気圧について
 - a 気圧計に強い衝撃を与えたときは、器差の点検を行う。

- **b** 長時間にわたり直射日光をあてたとき、又は外気温と大きな差のある場所から取り出したときは、外気の温度になじむ時間を経過させてから観測する。
- c気圧の標準値は、
 - (a) 約 1008hPa (H=50m、t=15°C)
 - (b) 約±1.2hPa/10m (比高)

であるから、通常の気象条件下における測定値は、これらによる標準値と大きな差のないことを確かめる。

- オ 水平角の観測は、方向観測法とする。ただし、方位標の取付観測は角観測法による。
- カ 水平角の観測は、望遠鏡右及び左の位置で、各方向について1視準1読定の観測をする1組を1対回とし、 所定の対回数の観測を行う場合は、対回ごとに水平目盛を所定の位置に変えなければならない。

なお、観測の良否の点検は、倍角差及び観測差により行う。また、1組の観測方向数は、5方向以下とする。

- キ 鉛直角の観測は、望遠鏡右及び左の位置で、各方向について1視準、1読定の独立した1対回の観測を行う。
- ク TSを使用した場合で、水平角観測の必要対回数に合わせ、取得された鉛直角観測値及び距離測定値は、全 て採用し、その平均値を用いることができる。
- (2) TS等による距離測定のセット数と較差の許容範囲等は、次の各号によるものとする。
 - ア 読定単位は、ミリメートル (mm) 位とする。

イ セット数

一次、二次基準点測量 1級、2級多角点測量	偏心点の設置 及び観測方法	補点測量	折れ基線の測定
2セット	同左	同左	同左

ウ 較差等

	一次、二次基準点測量	1級、2級多角点測量
セット内較差	10mm	10mm
セット間較差	20mm	20mm

エ測定条件

反射鏡は高度角(α)が大きくても偏心が生じない型式でなければならない。

(3) 鋼巻尺による距離測定のセット数と較差等は、次の各号に定めるところによるものとする。

ア 読定単位及びセット数

読定単位	1mm
セット数	1 (1セットは2読定)

イ 許容範囲等

セット内較差	3mm		
往復の較差	1/10,000 ただし、25m 以下は2mm		

ウ測定条件

舗装道路、又はコンクリート構造物表面上等において、強い直射日光のもとでの測定を行ってはならない。

(4) 水平角観測の対回数と許容範囲等は、次表を標準とする。

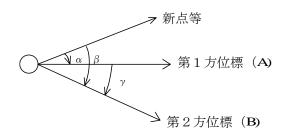
ア対回数と許容範囲等

区分	一次基準点測量	二次基準点 測 量	偏心点の設置 及び観測方法 補 点 測 量	方位標取付観測	折れ基線 の 測 定	1級多角点 測 量	2級多角点 測 量
対回数	2	2	3	2	3	2	2
観測差	8"	10"	15"	20"	8"	20"	40"
倍角差	15"	20"	25"	30"	15"	30"	60"
目 盛	0° 、90°	0° 、90°	0° , 60° , 120°	0° 、90°	0° , 60° , 120°	0° 、90°	0° 、 90°
読定単位	1"	1"	1"	1"	1"	10"	10"
中数値 の単位	1"	1"	1"	1"	1"	1"	1"

イ 方位標取付観測(角観測)の場合の角条件及び方向の計算は、次による。

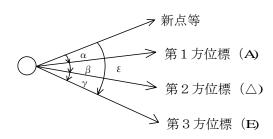
(ア) 2個の方位標設置の場合

a 角条件:
$$|\alpha + \gamma - \beta| < 28''$$



b 方向の計算: A=1/3 $(2\alpha + \beta - \gamma)$ B=1/3 $(2\beta + \alpha + \gamma)$

(イ) 3個の方位標設置の場合



a 角条件: $|\alpha + \beta + \gamma - \epsilon| < 34''$

b 方向の計算: A=1/4 (3 α + ε - β - γ)

$$\Delta = 1/2 (\alpha + \varepsilon + \beta - \gamma)$$

 $E = 1/2 (\epsilon + \alpha + \beta + \gamma)$

(ウ) 測定条件

- a 同一測点において、零方向の統一は行わない。
- b 陽炎、スモッグ等のため視準目標が不明瞭な場合の観測は避ける。
- ${f c}$ 高度角の大きい場合における観測は、セオドライト又は ${f TS}$ の鉛直軸の鉛直条件に留意しなければならない。

(5) 鉛直角観測の対回数と許容範囲等は、次表を標準とする。

項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
読定単位	1"	1"	10"	10"
対 回 数	正 (α ₁) 反 (α ₂) 方向 各1対回	同左 同左 同左		同左
高度定数較差	10"	15"	30"	60"

ただし、視準方向が1方向だけの測点においては、適当な他の目標1個を選び、それぞれ1対回の測定を行い点検する。

3 GNSS観測

(1) GNSS観測は、次表を標準とする。

観測方法	観測時間	データ取得間隔	摘要	
	120 分以上	30 秒以下	一次基準点測量(10km 以上 ※1)	
スタティック法	60 分以上	30 秒以下	一次基準点測量 (10km 未満)二次基準点測量1・2級多角点測量	
			補点測量	
短縮スタティック法	20 分以上	15 秒以下		
キネマティック法	10 秒以上 ※2	5秒以下		
R T K 法			1・2級多角点測量	
ネットワーク型	10 秒以上 ※3	1秒		
R T K 法				
	※1 観測距離が 10km	以上の場合は、1級GNS	S測量機により2周波による観測を行う。	
	ただし、節点を設けて観測距離を 10km 未満にすることで、2級GNSS測量機			
備考	観測を行うこともできる。※2 10 エポック以上のデータが取得できる時間とする。			
※3 FIX 解を得てから 10 エポック以上のデータが取得できる時間とする。				

(2) 観測方法による使用衛星数は、次表を標準とする。

	観測方法	スタティック法	短縮スタティック法 キ ネ マ テ ィ ッ ク 法		
GNSS衛星の組合せ		ヘタティック 伝	R T K 法 ネットワーク型RTK法		
GPS・準天頂衛星		4衛星以上	5衛星以上		
GPS・準列	F頂衛星及びGLONAS S衛星	5衛星以上	6衛星以上		
摘 要	①GLONSS衛星を用いて観測する場合は、GPS・準天頂衛星及びGLONASS衛星を、それ2衛星以上を用いること。 ②GLONASS衛星を用いて観測する場合は、同一機器メーカーのGNSS測量機を使用するこ ③スタティック法による10km以上の観測では、GPS・準天頂衛星を用いて観測する場合は5衛上とし、GPS・準天頂衛星及びGLONASS衛星を用いて観測する場合は6衛星以上とする				

アアンテナ高等は、ミリメートル位まで測定するものとする。

- イ 標高の取付観測において、距離が500メートル以下の場合は、楕円体高の差を高低差として使用できる。
- ウ GNSS衛星の作動状態、飛来情報等を考慮し、片寄った配置の使用は避けるものとする。
- エ GNSS衛星の最低高度角は15度を標準とする。
- オスタティック法及び短縮スタティック法については、次のとおり行うものとする。
 - (ア) スタティック法は、複数の観測点にGNSS測量機を整置して、同時にGNSS衛星からの信号を受信し、それに基づく基線解析により、観測時間の基線ベクトルを求める観測方法である。
 - (4) 短縮スタティック法は、複数の観測点にGNSS測量機を整置して、同時にGNSS衛星からの信号を 受信し、観測時間を短縮するため、基線解析において衛星の組合せを多数作るなどの処理を行い、観測 点間の基線ベクトルを求める観測方法である。
 - (ウ) 観測図の作成は、同時に複数のGNSS測量機を用いて行う観測(以下「セッション」という。)計画を 記入するものとする。
 - (エ) 電子基準点のみを既知点として使用する以外の観測は、既知点及び新点を結合する多角路線が閉じた多角形を形成させ、次のいずれかにより行うものとする。
 - a 異なるセッションの組合せによる点検のための多角形を形成する。
 - b 異なるセッションによる点検のため、1辺以上の重複観測を行う。
 - (オ) 電子基準点のみを既知点とする場合の観測は、使用する全ての電子基準点で他の1つ以上の電子基準点と結合する路線を形成させ、行うものとする。
 - (カ) スタティック法及び短縮スタティック法におけるアンテナ高の測定は、GNSSアンテナ底面までとする。

なお、アンテナ高は標識上面からGNSSアンテナ底面までの距離を垂直に測定することを標準とする。 カキネマティック法は、基準となるGNSS測量機を整置する観測点(以下「固定局」という。)及び移動する観測点(以下「移動局」という。)で、同時にGNSS衛星からの信号を受信して初期化(整数値バイアスの決定)などに必要な観測を行う。その後、移動局を複数の観測点に次々と移動して観測を行い、それに基づき固定局と移動局の間の基線ベクトルを求める観測方法である。

キ RTK法は、固定局及び移動局で同時にGNSS衛星からの信号を受信し、固定局で取得した信号を、無線 装置等を用いて移動局に転送し、移動局側において即時に基線解析を行うことで、固定局と移動局の間の基線ベクトルを求める。その後、移動局を複数の観測点に次々と移動して、固定局と移動局の間の基線ベクトルを即時に求める観測方法である。

なお、基線ベクトルを求める方法は、直接観測法又は間接観測法による。

- (ア) 直接観測法は、固定局及び移動局で同時にGNSS衛星からの信号を受信し、基線解析により固定局と 移動局の間の基線ベクトルを求める観測方法である。直接観測法による観測距離は、500メートル以内 を標準とする。
- (4) 間接観測法は、固定局及び2か所以上の移動局で同時にGNSS衛星からの信号を受信し、基線解析により得られた2つの基線ベクトルの差を用いて移動局間の基線ベクトルを求める観測方法である。間接観測法による固定局と移動局の間の距離は10キロメートル以内とし、間接的に求める移動局間の距離は500メートル以内を標準とする。
- ク ネットワーク型RTK法は、位置情報サービス事業者(国土地理院の電子基準点網の観測データ配信を受けている者、又は3点以上の電子基準点を基に測量に利用できる形式でデータを配信している者をいう。以下同じ。)で算出された補正データ等又は面補正パラメータを携帯電話等の通信回線を介して移動局で受信すると同時に、移動局でGNSS衛星からの信号を受信し、移動局側において即時に解析処理を行って位置を求める。その後、複数の観測点に次々と移動して移動局の位置を即時に求める観測方法である。位置情報サービス事業者からの補正データ等又は面補正パラメータを通信状況により取得できない場合は、観測終了後に解析処理を行うことができる。

なお、基線ベクトルを求める方法は、直接観測法又は間接観測法による。

- (ア) 直接観測法は、位置情報サービス事業者で算出された移動局近傍の任意地点の補正データ等と移動局の 観測データを用いて、基線解析により基線ベクトルを求める観測方法である。
- (4) 間接観測法は、次の方式により基線ベクトルを求める観測方法である。
 - a 2台同時観測方式による間接観測法は、2か所の移動局で同時観測を行い、得られたそれぞれの三次元直交座標の差から移動局間の基線ベクトルを求める。
 - b 1台準同時観測方式による間接観測法は、移動局で得られた三次元直交座標とその後、速やかに移動局 を他の観測点に移動して観測を行い、得られたそれぞれの三次元直交座標の差から移動局間の基線ベク トルを求める。

なお、観測は、速やかに行うとともに、必ず往復観測(同方向の観測も可)を行い、重複による基線ベクトルの点検を実施する。

(ウ) 1級~2級多角点測量は、直接観測法又は間接観測法により行うものとする。

(偏心要素の測定)

- 第47条 偏心要素の測定は、次の各号に定めるところによるものとする。
 - (1) 偏心距離の測定
 - ア偏心距離の測定は、次表を標準とする。

偏心距離	機器及び測定機器	測定単位	点検項目・許容範囲	
300mm 未満	物差により偏心要素測定用紙上で測定する。	mm	-	
30mm 以上 2m 未満 2m 以上	鋼巻尺により 2 読定、 1 往復を測定する。 10m 以上は張力 10kgf で測定する。	mm	往復の較差 5mm	
50m 未満 50m 以上	トータルステーション又は測距儀を用いて、 第46条を準用する。	mm	第46条を準用する	
備考	1. 偏心距離が 5mm 未満、かつ辺長が 1km を超える場合は偏心補正計算を省略できる。 2. 偏心距離が 10m 以下の場合は、傾斜補正以外の補正を省略できる。			

ただし、50m 未満においても屋上点と地上点などのように、比高の大きい場合、測距儀又はTSにより測定を行うものとする。

- イ 鋼巻尺による測定は、第46条第2項第1号の2の但し書き及び同条第2項第3号の規定を準用する。
- ウ TS等を用いる測定は、第46条第2項第1号及び2号の規定を準用する。ただし、セット数は、第46条 第2項第2号を準用し、セット間の較差は10mmとする。
- (2) 偏心角の測定は次表を標準とする。

/声で、見写成化	機器及び測定方法	測定単位	点検項目・許容範囲	
偏心距離		侧足甲位	倍角差	観測差
300mm 未満	偏心測定紙に方向線を引き、分度器によって偏心角 を測定する。	1°	_	_
300mm以上	偏心測定紙に方向線を引き、計算により偏心角を算	10′	-	_
2m 未満	出する。	10		
2m 以上		1′	120"	90"
10m 未満		1	120	30
10m 以上		10"	60"	40"
50m 未満	セオドライト又はTS	10	00	40
50m 以上	(3対回観測)	10"	30"	20"
100m 未満		10	50	20
100m 以上		1"	20"	10"
250m 未満		1	20	10

なお、 セオドライト又はTSによる偏心角の測定は、第46条第2項の規定を準用する。

(3) 既知点又は新点と偏心点間の高低差の測定は、次表を標準とする。

偏心距離	機器及び測定方法	測定単位	点検項目・許容範囲
300mm 未満	独立水準器を用いて、偏心点を本点と同標高に設置する。		
200 171	3級レベルにより後視及び前視に同一標尺を用いて、往復測定を行う。ただし、観測の測点数を 1点とすることができる。	mm	往復の較差 20mm√S
300mm 以上 100m 未満	TS又はセオドライトによる正反両方向の鉛直 角観測を行う。ただし、正反両方向の鉛直角観測 に代えて、器械高の異なる片方向の鉛直角観測を 2対回とすることができる。	20"	高度定数の較差 60″ 比高の正反較差 100mm
100m以上	3級レベルにより後視及び前視に同一標尺を用いて、往復測定を行う。	mm	往復の較差 20mm√S
250m 未満	TS又はセオドライトによる正反両方向の鉛直 角観測を行う。	10"	高度定数の較差 30″ 比高の正反較差 150mm
備考	Sは、測定距離(km 単位)とする。		

なお、セオドライト又はTSによる鉛直角観測は第46条第2項を準用する。

- **2** GNSS観測において、偏心点で偏心要素のための零方向の視通がとれない場合は、GNSS方位標を設置し、GNSS観測によることができる。
 - (1) 方位標の距離は、300m以上を標準とする。この場合の観測は、第46条第3項の規定を準用する。

(偏心点の設置及び観測方法)

- **第48条** 偏心観測は、やむを得ない場合を除き、偏心距離(e)を努めて短くすることにより行うものとし、偏心距離(e)は、測点間距離(S)に対して1/6を限度とする。
- 2 地上にある基準点への取り付けは、偏心観測(1辺長、1夾角)によることを原則として本条第1項の規定を 適用する。ただし、やむを得ない場合は本条第1項の最大偏心距離を超えることができる。また、やむを得ない 場合は、計画機関の承諾を得て中間に節点を設け、2辺長、2夾角によることができる。この場合は、計算によ り1辺長、1夾角測定の偏心観測を行ったものとして処理をするものとする。
- **3** 本条第2項の但し書き及び2辺長、2夾角による測定についての距離及び夾角の測定は、第47条を準用する ものとする。

(GNSS方位標の観測)

第49条 GNSS観測において、他の観測点への視通がない場合は、第47条第2項の規定を準用し、GNSS 方位標の観測を行うものとする。

(標高の取り付け観測)

- 第50条 標高の取り付けは、直接水準測量又は、間接水準則量で行うものとする。
- 2 直接水準測量は、次により行うものとする。
 - (1) 観測は、往復観測とする。
 - (2) 既知点とする水準点については、隣接水準点との間を直接水準測量により片道観測で検測する。
 - (3) 視準距離は、最大 60m (電子レベルの場合は、50m) を標準とする。
 - (4) 標高及び高低差の許容範囲は、次のとおりとする。

許容範囲	備考		
往復観測値の較差 20mm√S			
検測値と成果値との較差 20mm√S	S は片道観測距離の km 単位		

- 3 鉛直角観測による間接水準測量は、次により行うものとする。
 - (1) 水準点と既知点又は新点との視通が無い場合は、既知点又は新点と視通のある場所に2点の固定点A、Bを設定する。ただし、固定点間の距離は任意とする。
 - (2) 水準点と固定点A間、固定点Aと固定点B間は、第1項による直接水準測量を行う。
 - (3) 2点の固定点と既知点又は新点間は、鉛直角及び距離を測定する間接水準測量で行う。
 - (4) 距離の測定及び鉛直角の観測は、第46条第2項の規定を準用する。
 - (5) 水準点から既知点又は新点までを、固定点を設けずに直接、鉛直角観測をする場合は、2回の観測を行うものとし、2回目は、器械高又は目標高を200mm以上変えて観測する。
 - (6) 間接水準測量の高低差は、正方向と反方向を分けて計算し、その較差は次式による。

30mm×D 以内

ただし、Dは測点間の斜距離 (km 単位) とする。

- (7) 直接水準測量と間接水準測量を併用した場合の2つの固定点から求めた標高の較差は、30mm以内とする。
- (8) 既知点とする水準点については、隣接する水準点との間を直接水準測量により片道観測で検測する。

- **4** GNSS測量機を用いる間接水準測量は、次の方法により行うものとする。
 - (1) 既知点又は新点と水準点間は、GNSS観測により行う。
 - (2) 既知点又は新点と水準点間でGNSS観測が困難な場合は、水準点と固定点間を直接水準測量で行い、固定点と既知点又は新点間をGNSS観測で行う。
 - (3) GNSS観測は、第46条第3項の規定を準用する。ただし、点間距離は500m以内とする。
 - (4) 既知点とする水準点については、隣接する水準点との間を直接水準測量により片道観測で検測する。

(再 測)

- **第51条** TS等観測において、距離の測定、水平角及び鉛直角の観測等において、観測値等が許容範囲を超えた場合は、再測しなければならない。また、水平角の再測は、その目盛の全方向について行い、特定の方向だけを観測してはならない。
- **2** GNSS観測において、点検計算の許容範囲を満たさなかった場合は、セッション全体の再測を行うものとする。
- 3 再測は、許容範囲超過の原因を探究し、その結果を考慮して行うものとする。

第6節 計 算

(要旨)

第52条 計算とは、観測値等を用いて新点の測量成果を得るために行う各種手簿上の計算から平均計算に至る総 ての諸計算をいう。

(計算の単位、諸補正等)

第53条 新点の座標値、経緯度、標高及びこれらに関連する諸要素の計算は、観測値を用いて計算式集(付録6) の規定に基づき、次表に定める位まで算出するものとする。

項目	経緯度(B、L)	直角座標(X、Y)※	標高(H)	ジオイド高	角度	距離	
単 位	秒	m	m	m	秒	m	
位	0.0001	0.001	0.001	0.001	1	0.001	
備考	備考 ※ 平面直角座標系に規定する世界測地系に従う直角座標						

なお、縮尺係数(増大率)は、0.000001 位まで求める。

- 2 距離の計算は、次のとおり行うものとする。
 - (1) TS等を用いた場合の基準面上の距離の計算は、楕円体高を用いる。 なお、楕円体高は、標高とジオイド高から求めるものとする。
 - (2) ジオイド高は、次のいずれかの方法により求めた値とする。 ア 国土地理院が提供する最新のジオイドモデルから求める。 イ GNSS観測と水準測量等で求めた局所ジオイドモデルから求める。
- 3 方向角は原則として、成果表の数値を使用するものとする。
- 4 計算は原則として記載要領等に従って行い、計算過程において誤算が生じない方法により行うものとする。

(現地計算)

- **第54条** 作業地で行う計算は、距離測定手簿、水平角観測手簿、鉛直角観測手簿、観測記簿及び諸補正について 行う。
- 2 諸補正計算において、次の各号に定める省略又は近似値の採用を行うことができる。
 - (1) 補正量が、角度の場合 0.5'' 未満、距離の場合 1mm 未満については省略することができる。
 - (2) 縮尺係数 s/S は、測量地域内にあるいくつかの基準点の縮尺係数の平均値を採用する。
 - (3) 計算式集(付録 6) 2.1.3 基準面上の距離の計算における高低角(α') に対する補正は、屋上点と地上点間等では、短距離で、高低角が大きい場合が多いため、測定及び計算について特に注意しなければならない。

(基線解析計算)

第55条 基線解析計算とは、GNSS衛星から取得した位相データ等を用いて観測点間の三次元的相対位置関係 及び、これらに関連する諸要素の計算作業をいい、その結果は次表に定める位まで表示するものとする。

項目	単 位	位		
基線ベクトル成分	m	0.001		
斜 距 離	m	0.001		

- 2 基線解析は、次の方法により実施するものとする。
 - (1) GNSS衛星の軌道要素は、原則として放送暦とする。
 - (2) 解析の方法は、セッション毎の単一基線解析により、平均図による観測点間の基線ベクトルを算出する方法とする。
 - (3) 最低高度角は15°とする。
 - (4) 気象要素の補正は、基線解析ソフトウェアで採用している標準大気によるものとする。
 - (5) サイクルスリップの編集は、原則として基線解析ソフトウェアによる自動編集とする。
 - (6) スタティック法による基線解析では、基線長が 10km 未満は1周波又は2周波で行い、10km 以上は2周波で行う。
 - (7) スタティック法及び短縮スタティック法による基線解析では、原則としてPCV補正を行うものとする。
 - (8) 基線解析の固定点の緯度及び経度は、成果表の値(以下この章において「元期座標」という。) 又は国土地理 院が提供する地殻変動補正パラメータを使用して、セミ・ダイナミック補正を行った値(以下この章において「今期座標」という。) とする。

なお、セミ・ダイナミック補正に使用する地殻変動補正パラメータは、測量の実施時期に対応したものを使用するものとする。以後の基線解析は、固定点の緯度及び経度を用いて求められた緯度及び経度を順次入力するものとする。

- (9) 基線解析の固定点の楕円体高は、成果表の標高とジオイド高から求めた値とする。ただし、固定点が電子基準点の場合は、成果表の楕円体高とする。以後の基線解析は、固定点の楕円体高を用いて求められた楕円体高を順次入力するものとする
- 3 基線解析の結果は、FIX解とする。
- 4 基線解析結果に基づいて、GNSS観測手簿、記簿の作成を行う。
- 5 偏心観測を行った場合は、三次元直交座標上で偏心補正計算を行い、基線解析結果を補正する。

(点検計算)

第56条 点検計算は、観測終了後に観測値の良否を点検し、併せて平均計算等に必要な新点等の概算値を得るため、本条第3項又は第4項の各号に定めるところにより行う。

なお、点検計算の結果は、精度管理表(様式18)にとりまとめるものとする。

2 点検計算において、許容範囲を超えた場合は、再測を行うか、計画機関の指示により適切な措置を講ずるものとする。

3 TS等観測

(1) 一次基準点測量の点検計算は、次のとおり行うものとする。

ア三辺方式

- (イ) 比高の点検は、高低計算により行う。

イ 結合多角方式

観測角、座標値及び比高の点検は、最小単位多角形の閉合差により行う。

- ウ 基準点において、方向角の取り付けをしない場合の新点の近似座標計算のために用いる方向角は、2個の既 知点の座標値等より求めた近似値によることができる。
- エ 現地点検計算における閉合差等の許容範囲は、次の各号に掲げるところによるものとする。
 - (7) 三辺方式
 - a 中心角、夾角の閉合差 $3''\sqrt{\sum D^2\phi}+5''\sqrt{n}$

ただし、 $D^2\phi$ は次表から求める。nは中心角又は夾角のうち、直接角の観測を行った数とする。

D² ϕ の表

	中心角	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°	100°	110°	120°	130°	140°
Ī	$D^2 \phi$	0.2	0.4	0.8	1.3	2.0	2.9	4.2	6.0	8.5	12.2	18.0	27.6	45.3

 $D^2 \phi = 6 \tan^2 \left(\frac{\phi}{2}\right)$ $\phi : \mathbb{R}^2$

φ:夾角(度未満は切り捨てる。)

b 比高の出合差

200mm 以内

ただし、正反分離の高低計算を行い、両差を補正した後の数値による正反の較差とする。

c 比閉合差

$30 \text{mm} \Sigma \text{S} / \sqrt{\text{n}}$

ただし、単三角形群を8辺以下の多角形の集合に分け、それぞれのn多角形について閉合差を計算する。 ΣS は、km単位とする。

(4) 結合多角方式

a 夾角の総和の閉合差

$$5'' \sqrt{n}$$

ただし、nは単位多角形の内角数とする。

b 座標値の閉合差

$$16mm \left\{ \sum_{i=1}^{n-1} S_{i \cdot i+1}^{2} + 2 \sum_{i=1}^{n-1} S_{j \cdot i}^{2} \right\}^{1/2}$$

ただし、第1項は n 単位多角形の辺長の平方の総和(km 位)、(i+1)の i に(n-1)を代入したときの点は 0 とする。第2項は n 単位多角形の任意の 1 多角点 i から他の多角点までの距離の平方の総和(km 位)とする。

c 比高の出合差

200mm 以内

ただし、正反分離の高低計算を行い、両差を補正した後の数値による正反の較差とする。

d 比高の閉合差

 $30 \text{mm} \Sigma \text{S} / \sqrt{\text{n}}$

ただし、 ΣS は n 多角形の辺長の総和(km 位)とし、30mm $\Sigma S/\sqrt{n}$ を超えた場合、計算に誤りがなければ 50mm $\Sigma S/\sqrt{n}$ まで認める。

- (2) 二次基準点測量、1級多角点測量、2級多角点測量の点検計算は、次のとおり行うものとする。
 - ア 方向角、水平位置及び標高の閉合差の計算は、全ての単位多角形及び次の条件により選定された全ての点検 路線について、観測値の良否を判定する。
 - (ア) 点検路線は、既知点と既知点を結合させる。
 - (4) 点検路線は、なるべく短いこと。
 - (ウ) 全ての既知点は、1つ以上の点検路線で結合させる。
 - (エ) 全ての単位多角形は、路線の1つ以上を点検路線と重複させる。
- (3) 点検計算の許容範囲は、次表を標準とする。

項目	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量		
方向角の閉合差	$7'' + 9'' \sqrt{n}$	$10'' + 10'' \sqrt{n}$	$15'' + 15'' \sqrt{n}$		
水平位置の閉合差	30 mm $+10$ mm $\sum S \sqrt{N}$	30mm+30mm√∑S カン 1/10,000	30mm+30mm√∑S カン 1/5,000		
標高の閉合差	100 mm $+25$ mm $\sum S / \sqrt{N}$	50 mm $+50$ mm \sqrt{N}	_		
標高差の正反較差	100mm	100mm	_		

n: 測角数、 $\sum S:$ 路線長(km)、N: 辺数

4 GNSS観測

- (1) 観測値の点検は、次のいずれかの方法により行う。
 - ア 点検路線は、異なるセッションの組合せによる最小辺数の多角形を選定し、基線ベクトルの環閉合差を点検 する方法。
 - イ 異なるセッションで重複する基線ベクトルの較差を比較点検する方法。
 - ウ 既知点が電子基準点のみの場合は、2点の電子基準点を結合する路線で、基線ベクトル成分の結合計算を行い点検する方法。

- エ 既知点が電子基準点のみの場合に結合の計算に含まれないセッションについては、(1)ア又は(1)イによるものとする。
- (2) 補点測量の観測値の点検は重複する基線ベクトルの較差を比較点検する。
- (3) 点検計算の許容範囲は、次表を標準とする。
 - ア 閉合差及び各成分の較差の許容範囲

区分	許容範囲		備考
基線ベクトル	水平 (ΔN、ΔE)	20 mm \sqrt{N}	N : 辺数
の環閉合差	高さ (ΔU)	$30\text{mm}\sqrt{\text{N}}$	ΔN:水平面の南北方向の閉合差
重複する基線	水平 (ΔN、ΔE)	20mm	AE:水平面の東西方向の閉合差 AU:高さ方向の閉合差
ベクトルの較差	高さ (ΔU)	30mm	

イ 電子基準点のみを既知点とする場合の許容範囲

(ア) 電子基準点間の閉合差の許容範囲

区 分		許容範囲	備考
結合多角	水平 (ΔN、ΔE)	$60\text{mm} + 20\text{mm}\sqrt{\text{N}}$	N : 辺数 ΔN: 水平面の南北方向の閉合差
又は 単路線	高さ (ΔU)	150 mm $+30$ mm \sqrt{N}	ΔΕ:水平面の東西方向の閉合差 ΔU:高さ方向の閉合差

- (4) 環閉合差及び重複する基線ベクトルの較差の許容範囲は、(3)アの規定を準用する。
- (4) GNSS測量機を用いる間接水準測量は、単位三角形及び単位多角形の環閉合計算を行い、その閉合差の許容範囲は、次表を標準とする。

閉合差	許容範囲
高さの閉合差	30mm

(平均計算)

- 第57条 平均計算は、次に定めるところにより行うものとする。
- 2 計算は、計算式集(付録6)により行い、第53条第1項に掲げる位まで表示する。
- **3** 平均計算に使用するプログラムは、所定の点検を受け、計算結果が正しいと確認されたプログラムを使用する ものとする。
- **4** GNSS観測による仮定三次元網平均計算は、GNSS観測の評価等を行うため、既知点1点を固定した三次元網平均計算を次のとおり行う。ただし、既知点が電子基準点のみの場合は省略することができる。
 - (1) 平均計算の最終結果は、世界測地系の値で表示する。
 - (2) 平均計算に使用する新点の緯度、経度等は、基線解析から求めた値を使用する。 また、既知点については、成果表の値を使用する。
 - (3) 仮定三次元網平均計算に使用する重量 (P) は次のいずれかの分散・共分散行列の逆行列を用いるものとする。
 - ア 基線解析により求められた分散・共分散の値 ただし、全ての基線の解析手法、解析時間が同じ場合に限る。

イ 水平及び高さの分散の固定値 ただし、分散の固定値は、 $dN=(0.004)^2$ 、 $dE=(0.004)^2$ 、 $dU=(0.007)^2$ とする。

(4) 基線ベクトルの各成分による許容範囲は、次表を標準とする。

項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
基線ベクトルの 各成分の残差	15mm	15mm	20mm	20mm
水平位置の閉合差	$\Delta_{ m S}{=}100{ m mm}{+}40{ m mm}\sqrt{ m N}$ $\Delta_{ m S}{:}$ 既知点の成果値と仮定三次元網平均計算結果から求めた距離 $ m N}{:}$ 既知点までの最短辺数			
標高の閉合差	250mm+45mm	N を標準とする	N: 辺数	

5 既知点2点以上を固定する厳密水平網平均計算、厳密高低網平均計算及び簡易水平網平均計算、簡易高低網平均計算並びに三次元網平均計算は、次のとおり行うものとする。

(1) TS等観測

ア 厳密水平網平均計算の重量 (P) には、次表の数値を用いるものとする。

項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
$m_{ m s}$	5mm	8mm	10mm	10mm
γ	$2 imes10^{-6}$	$5 imes10^{-6}$	$5 imes10^{-6}$	5×10^{-6}
$m_{ m t}$	2.0"	3.5"	4.5"	13.5"

ただし、 m_s は長さに関係しない標準偏差、 γ は長さによる誤差の比例定数、 m_t は角の一方向の標準偏差とする。

イ 厳密水平網平均計算の重量 (P) は前表の値を用い、簡易水平網平均計算及び簡易高低網平均計算を行う場合、方向角については、各路線の観測点数の逆数、水平位置及び標高については、各路線の距離の総和 (0.01 キロメートル位までとする。) の逆数を重量 (P) とする。

ウ 厳密水平網平均計算及び厳密高低網平均計算による各項目の許容範囲は、次表を標準とする。

項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
単位重量の標準偏差	4"	7"	15"	20"
新点位置の標準偏差	50mm	50mm	100mm	100mm
高度角の標準偏差	6"	13"	20"	30"
新点標高の標準偏差	100mm	100mm	200mm	200mm

エ 簡易水平網平均計算及び簡易高低網平均計算による各項目の許容範囲は、次表を標準とする。

項目	1級多角点測量	2級多角点測量
路線方向角の残差	50"	120"
路線座標差の残差	300mm	300mm
路線高低差の残差	300mm	300mm

(2) GNSS観測

ア 電子基準点のみを既知点とする場合以外の観測

- (ア) 三次元網平均計算において、使用する既知点の緯度及び経度は元期座標とし、楕円体高は成果表の標高 及びジオイド高から求めた値とする。ただし、電子基準点の楕円体高は、成果表の楕円体高とする。
- (4) 新点の標高決定は、国土地理院が提供する最新のジオイドモデルによりジオイド高を補正する方法によって求めた値とする。
- (ウ) 三次元網平均計算の重量 (P) は、本条第4項第3号の規定を準用する。
- (エ) 三次元網平均計算による各項目の許容範囲は、次表のとおりとする。ただし、許容範囲を超えたものについては、観測値、計算過程を検討し、計画機関より指示を受けるものとする。

項目	一次基準点測量	二次基準点測量	1級多角点測量	2級多角点測量
新点水平位置の 標 準 偏 差	50mm	50mm	100mm	100mm
新点標高の標準偏差	100mm	100mm	200mm	200mm

イ 電子基準点のみを既知点とする場合の観測

- (ア) 三次元網平均計算において、使用する既知点の緯度、経度及び楕円体高は今期座標とする。
- (4) 新点の緯度、経度及び楕円体高は、三次元網平均計算により求めた緯度、経度及び楕円体高にセミ・ダイナミック補正を行った元期座標とする。

なお、地殻変動補正パラメータは、測量の実施時期に対応したものを使用するものとする。

- (ウ) 新点の標高決定は、本号ア(ウ)の規定を準用する。
- (エ) 三次元網平均計算による各項目の許容範囲は、本号ア(エ)の規定の規定を準用する。
- 6 平均計算に使用した概算値と平均計算結果値の座標差が1メートルを超えた観測点については、平均計算結果 の値を概算値として平均計算を繰り返す反復計算を行うものとする。
- 7 平均計算に使用するプログラムは、計算結果が正しいものと確認されたものを使用するものとする。
- 8 平均計算の結果は、精度管理表(様式18)にとりまとめるものとする。

第7節 品質評価

(品質評価)

- **第58条** 「品質評価」とは、成果について、製品仕様書が規定するデータ品質を満足しているか評価する作業をいう。
- 2 作業機関は、品質評価手順に基づき品質評価を実施するものとする。

3 評価の結果、品質要求を満足していない項目が発見された場合は、必要な調整を行うものとする。

第8節 成果等の整理

(要旨)

第59条 観測及び諸計算等の測量成果を得るまでの資料については、作業工程に応じて整理するものとする。

(メタデータの作成)

第60条 メタデータは、製品仕様書に従いファイルの管理及び利用において必要となる事項について、作成する ものとする。

(成果等)

- 第61条 成果等は、次の各号のとおり区分し、まとめるものとする。
 - (1) 観測手簿
 - (2) 観測記簿
 - (3) 計算簿(第38条に規定する平均図を付す。)
 - (4) 測量標設置位置通知書(様式5の別紙)
 - (5) 横浜市公共基準点配点図、計画図(様式9)
 - (6) 基準点現況調査報告書(様式10)
 - (7) 観測図 (1/50,000~1/25,000 白図 (様式11))
 - (8) 平均図 (1/50,000~1/25,000 白図、(様式12))
 - (9) 平均図付図-1、平均図付図-2 (1/10,000~1/25,000 地形図、(様式13))
 - (10) 基準点網図 (様式14)
 - (11) 横浜市公共基準点点の記、多角点点の記(様式15)
 - (12) 建標承諾書(様式16)
 - (13) 測量標敷地調書(様式17)
 - (14) 精度管理簿(様式18)
 - (15) 横浜市公共基準点成果表、多角点成果表(様式19)
 - (16) 点検簿(第56条第1項に規定する点検計算の記録)
 - (17) 品質評価表 (様式20)
 - (18) 成果数値データ (様式21)
 - (19) メタデータ
 - (20) 測量標の地上写真
 - (21) その他資料 (国土地理院及び計画機関から交付をうけた基準点等の成果及び測量記録を含む)

(簿冊の区分)

- 第62条 簿冊は、観測手簿、計算簿、点の記及び成果表等に区分して整理する。電子記憶媒体における区分等は、 計画機関と協議の上、整理する。
 - (1) 一次基準点の成果表は、横浜市公共一次基準点(本点)成果表と、横浜市公共一次基準点(補点等)成果表 の2種類に分け、点ごとに作成する。

- ア 横浜市公共一次基準点 (本点) 成果表は、平均計算の結果等に基づいて次の事項を記入し、点の番号順にま とめる (様式 19-1)。
 - (ア) 点の番号と名称
 - (4) 1/2,500 図名
 - (ウ) 所在地、電話番号
 - (工) 所有者
 - (オ) 設置年月
 - (カ) 設置法
 - (キ) 平面直角座標値(X、Y)
 - (ク) 経緯度(B、L)
 - (ケ) 標高(H)
 - (コ) ジオイド高 (Hg)
 - (サ) 縮尺係数
 - (シ) 視準点の名称
 - (ス) 平均方向角
 - (ヤ) 球面距離
 - (ソ) 参照点の種類(補点、偏心点、方位標)。(備考欄に記入する。)
 - (タ) 詳細図、案内図
- イ 横浜市公共一次基準点 (補点等) 成果表は、既知点及び新点ごとに次の事項を記入し、まとめる (様式 19 -2)。
 - (ア) 点の番号と名称
 - (4) 所在地
 - (ウ) 設置年月
 - (エ) 平面直角座標値(X、Y)
 - (t) 標高(H)
 - (カ) ジオイド高 (Hg)
 - (キ)縮尺係数
 - (ク) 視準点の番号及び名称
 - (ケ) 方向角
 - (1) 球面距離
 - (サ) 方位標のスケッチ
 - (シ) 詳細図、案内図
- ウ 永久標識を設置した偏心点の成果表は、横浜市公共一次基準点(本点)成果表に準ずるものとする。
- (2) 二次基準点の成果表は、横浜市公共二次基準点成果表とし、平均計算の結果等に基づいて次の事項を記入し ブロック番号順にまとめる(様式19-3)。
 - ア点番号
 - イ 平面直角座標値(X、Y)
 - ウ 辺長 (平面距離:S)
 - エ 方向角 (α)
 - 才 縮尺係数
 - カ 標高 (H)
 - キ ジオイド高 (Hg)

- ク 方位標の方向角
- (3) 1級多角点、2級多角点の成果表は、平均計算の結果等に基づいて次の事項を記入しまとめる。(様式 19-4、様式 19-5)
 - ア 点番号
 - イ 平面直角座標値(X、Y)
 - ウ 辺長 (平面距離:S)
 - エ 方向角 (α)
 - 才 縮尺係数
 - カ 標高(H)
 - キ ジオイド高 (Hg)

第3章 一次基準点復旧測量

第1節 通 則

(要 旨)

第63条 一次基準点復旧測量とは、外的要因により失われた一次基準点の機能を速やかに回復する作業をいう。

(復旧測量の作業区分)

- 第64条 一次基準点(補点、方位標を含む)の復旧測量作業区分及び作業内容は、次のとおりとする。
 - (1) 再設 標石又は金属標が亡失している場合に、一次基準点を再設置することをいう。
 - (2) 改算 測量成果が現状に適合しなくなったと判断した場合に、改測を行わず過去の観測値、観測資料を用いて計算を行い、必要に応じて測量成果を修正することをいう。
- **2** 一次基準点の再設を行った場合は、測量標新旧位置明細書(様式22)を作成するものとする。

(規定の準用)

第65条 この章において定めのない規定については、第2章(基準点測量)の関係規定を準用するものとする。

(基準とする点)

- 第66条 復旧測量作業の基準とする点は、次に定めるものとする。
 - (1) 横浜市公共基準点網で使用している電子基準点及び一・二・三・四等三角点
 - (2) 横浜市公共一次基準点

第2節 復旧測量

(一次基準点の設置)

- **第67条** 一次基準点の設置は、次の各号に定めるところにより行うものとする。
 - (1) 基準点構造図(付録5)に基づき堅固に行い、柱石盤石の中心を同一鉛直線上に一致させる。
 - (2) 再設する点は、努めて旧位置近傍とし、監督員の承諾を得るものとする。
 - (3) 金属標は、横浜市の刻字を南側にする。
 - (4) 柱石長はミリメートル (mm) 位まで測定する

(再 設)

- 第68条 一次基準点の再設は、次の各号に定めるところにより行うものとする。
 - (1) 一次基準点の再設は、原則としてGNSS観測による三辺方式又は結合多角方式とする。ただし、やむを得ない場合は、TS等観測による三辺方式又は結合多角方式により行うことができるものとする。
 - (2) 既知点は、原則として同級以上とし、近傍の一次基準点、電子基準点及び一・二・三・四等三角点とする。
 - (3) 周囲の一次基準点との整合を点検するため、作業地区毎に復旧点近傍の一次基準点1点以上に取付観測を行うものとする。
 - (4) 再設点は、1方向以上の視通を努めて確保する。
 - (5) 補点の再設は、TS等観測による開放トラバース方式又はGNSS観測による本点及び補点を基線ベクトルで結び、行うものとする。
 - (6) 方位標の再設は、第46条第2項4号の規定を準用するものとする。

(7) GNSS観測による基線解析計算時には、PCV補正を適用するものとする。

(番号と名称)

第69条 再設点は、監督員の指示により、番号を付し、その末尾に括弧書きで当該再設点の所在位置を表す簡明 な固有名詞を付すものとする。

(作業計画)

第70条 作業計画は、基準点網の図形的条件が良好に組成され、能率的に作業が遂行できるよう基本方針を定め、作業計画を立案するものとする。なお、計画は 1/50,000 横浜市一次基準点網、1/50,000 二次網ブロック図及び 1/5,000 横浜市公共基準点網図を使用して行うものとする。

(選点)

- 第71条 選点とは、現地において既知点の現況を調査するとともに、再設点の位置を選定する作業をいう。
 - (1) 選点は、原則として設置時の位置より 1m 程度ずらした位置に選点するものとする。
 - (2) 再設点を選点するときは、努めて公共施設(市立小・中・高等学校)の屋上を使用しなければならない。やむを得ない場合は道路上又は公共用地を使用するものとする。また、地上標の場合は、原則として道路上に設置することとする。ただし、民間施設を使用するときは計画機関の承諾を得なければならない。

ア 一次基準点1点の再設

- (ア) 一次基準点1点の再設は、既知点3点以上を用いる三辺方式を原則とする。ただし、やむを得ない場合は、隣接する単位多角形(単位三角形を含む)2個以上から構成される閉合多角方式によることができるものとする。
- (4) 三辺方式による場合は、図-1により既知点はできるかぎり正多角形の頂点に位置するように選び、再設点は、なるべく正多角形の中心付近に選点するものとする。

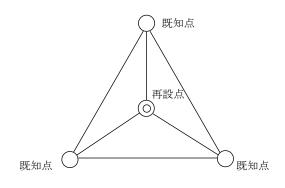
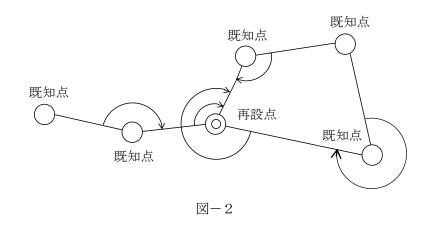


図-1

(ウ) TS等観測による結合多角方式の場合は、図-2に示す3方向のY型となるように選点し、方向角と距離により座標を求めるものとする。



イ 隣接する一次基準点2点以上の再設

- (ア) 隣接する一次基準点2点以上を同時に再設する場合は、原則として再設点1点の場合の図形の複合図形によるものとし、努めて再設点間を直接結合するものとする。
- (3) 補点の再設点は、原則として既知点と同一場所に設置しないものとし、努めて道路上に設置するものとする。 また、補点の選点については、第30条の規定を準用するものとする。
- (4) 方位標の選定は、本点から努めて200m以上離れた鉄塔、煙突の避雷針又はアンテナなどの中から3個の方位標を選定するものとし、やむを得ない場合は、道路上に設置するものとする。
- (5) 選点図は、原則として1/10,000地形図を用いて作成することとし、既知点、新点、補点、方位標及び偏心点等の位置を表示するほか、所要の調査事項を記入する。

第3節 観 測

(観 測)

第72条 観測は、GNSS観測又はTS観測により行うものとする。

(1) GNSS観測

アGNSS観測は、次表を標準とする。

観測方法	観測時間	データ取得間隔	摘要	
フカティッカ汁	co/NN L	の手がルエ	一次基準点測量	
スタティック法	60分以上	30秒以下	補点測量	
		既知点とし、観測距離が1		
備考		GNSS測量機により(st	5衛星以上を利用)120	
	分以上の観測を行う。			

イ 観測方式は、結合多角方式とする。

(2) TS等観測

ア TS等観測は、第46条第2項の規定を準用するものとする。

2 補点の観測は、第46条第3項の規定を準用するものとする。

(再 測)

- **第73条** TS等観測において、距離の測定、水平角及び鉛直角の観測等において、観測値等が許容範囲を超えた場合は再測しなければならない。また、水平角の再測は、その対回の全方向について行い、特定の方向だけを観測してはならない。
- **2** GNSS観測において、点検計算の許容範囲を満たさなかった場合は、再測を行うものとする。
- 3 再測は、許容範囲超過の原因を探究し、その結果を考慮して行うものとする。

(点検測量)

- **第74条** 点検測量は、全辺数の10%について、監督員の立会いのもと実施することとし、較差の許容範囲は次のとおりとする。
 - (1) GNSS観測

ア 重複する基線ベクトルの較差

許容範囲		備考
水平 (ΔN、ΔE)	20mm	ΔΝ: 水平面の南北方向の閉合差
高さ (ΔU) 30mm		ΔE:水平面の東西方向の閉合差
		ΔU:高さ方向の閉合差

(2) TS等観測

項目	距離	水平角	鉛直角
一次基準点	20mm	8"	30"
補点	20mm	10"	30"

第4節 計 算

(点検計算)

第75条 点検計算は、観測値の良否を点検し、併せて平均計算等に必要な新点等の概算値を得るため、本条第2項又は第3項に定めるところにより点検計算を行う。

なお、点検計算の結果を精度管理表(様式18)に記入するものとする。

- 2 GNSS観測
 - (1) 観測値の点検は、次のいずれかの方法により行う。
 - ア 点検路線は、異なるセッションの組合せによる最小辺数の多角形を選定し、基線ベクトルの環閉合差を点検 する方法。
 - イ 重複する基線ベクトルの較差を比較点検する方法。
 - ウ 既知点が電子基準点のみの場合は、電子基準点間を結合する路線で、基線ベクトル成分の結合計算を行い点 検する方法。
 - (2) 補点測量の観測値の点検は、重複する基線ベクトルの較差を比較点検する。

(3) GNSS観測の点検計算の許容範囲は、次表を標準とする。

ア 環閉合差及び各成分の較差の許容範囲

区分	許容範囲		備考
基線ベクトル	水平 (ΔN、ΔE)	$20 \text{mm} \sqrt{\text{N}}$	N : 辺数
の環閉合差	高さ(ΔU)	30mm√N	ΔN:水平面の南北方向の閉合差
重複する基線	水平(ΔN、ΔE)	20mm	AE:水平面の東西方向の閉合差 AU:高さ方向の閉合差
ベクトルの較差	高さ (ΔU)	30mm	

イ 電子基準点のみの場合の許容範囲

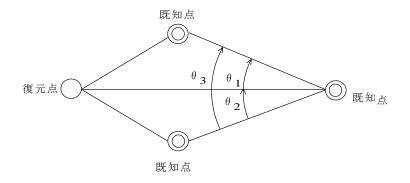
区 分		許容範囲	備考
分	水平(ΔN、ΔE)	$60\text{mm} + 20\text{mm}\sqrt{N}$	N: 辺数
結合多角方式	高さ (ΔU)	$150 \mathrm{mm} + 30 \mathrm{mm} \sqrt{\mathrm{N}}$	ΔΕ:水平面の東西方向の閉合差 ΔU:高さ方向の閉合差

3 TS等観測

(1) 三辺方式

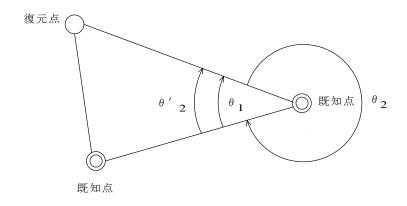
ア 測定辺長の良否の点検は、有心多角形の計算中心角又は複鎖型四辺形の任意の1点における計算夾角により行う。

(ア) 既知点3点からの復旧の場合



 $\theta_1 + \theta_2 = \theta_3$ ただし、 θ_1 、 θ_2 、 θ_3 は全て計算値

(イ) 既知点2点からの復旧の場合



 $\theta_1 + \theta_2 = 360^\circ$ 又は $\theta_1 - \theta'_2 = 0$ ただし、 θ_2 、 θ_2' は観測値、 θ_1 は計算値

イ 比高の点検は、高低計算により行う。

(2) 結合多角方式

観測角、座標値及び比高の点検は、既知点を出発して、他の既知点へ結合させ、その閉合差により行うものとする。

(3) 点検計算における閉合差等の許容範囲は次号に定めるところによるものとする。

ア三辺方式

中心角、夾角の閉合差	$3"\sqrt{\Sigma D^2\phi} + 5\sqrt{n}$
座標の閉合差	10mm · ΣS (km) \sqrt{n}
比高の出合差(正、反)	100mm
比高の閉合差	40 mm · ΣS (km) \sqrt{n}

 $D^2\phi$ の表

中心角	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°	100°	110°	120°	130°	140°
$D^2 \phi$	0.2	0.4	0.8	1.3	2.0	2.9	4.2	6.0	8.5	12.2	18.0	27.6	45.3

イ 結合多角方式

$5" + 6"\sqrt{n}$	夾角の総和の閉合差	
90 mm $+ 10$ mm $\cdot \Sigma S (km) \sqrt{n}$	座標の閉合差	
100mm	比高の正、反の較差	
150 mm + 40 mm · Σ S (km) $/\sqrt{n}$	比高の閉合差	

(平均計算)

第76条 平均計算は、次に定めるところにより行うものとする。

(1) GNSS観測

ア 三次元網平均計算の重量 (P) は、第57条第4項第4号の規定を準用する。

イ 三次元網平均計算による許容範囲は、次表のとおりとする。ただし、許容範囲を超えたものについては、観測値、計算過程を検討し、計画機関より指示を受ける。

項目	許容範囲
新点の水平位置の標準偏差	50mm
新点の標高の標準偏差	100mm

(2) TS等観測

ア 厳密水平網平均計算の重量 (P) には、次の数値を用いるものとする。

- (7) m s = 5mm
- (4) $\gamma = 2 \times 10^{-6}$
- (ウ) m t =2.0"
- イ 厳密水平網平均計算及び厳密高低網平均計算による単位重みの標準偏差の許容範囲は、次表のとおりとする。

区 分	厳密水平網平均計算	厳密高低網平均計算
単位重みの標準偏差	5.0"	7.0"

第5節 品質評価

(品質評価)

第77条 一次基準点復旧測量の品質評価は、第58条の規定を準用するものとする。

第6節 成果等の整理

(メタデータの作成)

第78条 一次基準点復旧測量のメタデータの作成は、第60条の規定を準用するものとする。

(成果等)

第79条 成果等(本点・補点)は、次に掲げるとおり区分し、まとめるものとする。

- (1) 観測手簿
- (2) 観測記簿
- (3) 計算簿
- (4) 平均図(様式12, 13)
- (5) 網図(修正済み)(様式11,14)
- (6) 点の記(様式15)
- (7) 建標承諾書 (様式16)
- (8) 測量標敷地調書(様式17)
- (9) 精度管理簿(様式18)
- (10) 成果表 (様式19)
- (11) 品質評価表 (様式20)
- (12) 成果数値データ (様式21)

- (13) 測量標新旧位置明細書(様式22)
- (14) メタデータ
- (15) 測量標の地上写真

第3編 地 形 測 量

第1章 地形測量

第1節 通 則

(要 旨)

- 第80条 本編は、地形測量の作業方法等を定める。
- 2 「地形測量」とは、道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データ等を作成及び補正する作業をいい、編集を含むものとする。
- **3** 「道路台帳平面図データ」及び「道路台帳区域線図データ」とは、地形、地物等に係わる地図情報の位置、形状を表す座標データ、内容を表す属性データ等として、計算処理が可能な形態で表現したものをいう。

(測量範囲)

- 第81条 道路台帳平面図データ等の測量範囲は、道路縁及び道路構造物までとする。
- 2 補正測量の範囲は、既成の道路台帳平面図データの範囲も含めて補正する。
- 3 測量する地形、地物等は、道路台帳平面図図式のとおりとする。

第2節 製品仕様書の記載事項

(製品仕様書)

第82条 製品仕様書は当該地形測量の概覧、適用範囲、データ製品識別、データの内容及び構造、参照系、 データ品質、データ製品配布、メタデータ等について体系的に記載するものとする。

(道路台帳データの精度)

第83条 道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データの位置精度及び地図情報レベルは、次表を標準とする。

区 分	地図情報レベル	水平位置の標準偏差	標高の標準偏差
道路台帳平面図データ	5 00	0.95 1214	0.05 1714
道路台帳区域線図データ	500	0.25m 以内	0.25m 以内

- 2 「地図情報レベル」とは、道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データの地図表現精度を表し、 道路台帳平面図及び道路台帳区域線図データにおける図郭内のデータの平均的な総合精度を示す指標を いう。
- **3** 地図情報レベル 500 は、1/500 縮尺相当の位置精度を示す。

第3節 測量方法

(要 旨)

- **第84条** 製品仕様書で定めた道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データ等を作成するための測量方法は、第2章から第4章までの規定に示す方法に基づき実施するものとする。
- 2 道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データで利用する地物項目、ファイル仕様等は、製品仕様 書に従うものとする。
- **3** 道路台帳平面図データで利用する地形地物の詳細定義、コード等は「横浜市道路台帳平面図データ・道路台帳区域線図データ 取得基準表」を参照するものとする。

第2章 現地測量

第1節 要 旨

(要旨)

第85条 現地測量とは、TS等又はキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又は それらを併用して地形、地物等を測定し、道路台帳平面図データを取得する作業及び道路台帳平面図等を 作成する作業をいう。

(準拠する基準点)

第86条 現地測量は、1級多角点、2級多角点(以下「多角点」という)又はこれ以上の精度を有する横 浜市公共基準点及び電子基準点等に基づいて実施するものとする。

(道路台帳平面図データの地図情報レベル)

第87条 現地測量により作成する道路台帳平面図データの地図情報レベルは500とする。

(工程別作業区分及び順序)

- **第88条** 工程別作業区分及び順序は、次のとおりとする。ただし、計画機関が指示し、又は承認した場合は、一部を省略することが出来る。
 - (1) TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方 法による現地測量
 - ア 作業計画
 - イ 細部測量
 - ウ 道路境界測量
 - 工 道路境界点間測量
 - 才 編集
 - カ 道路台帳平面図作成
 - キ 道路台帳平面図データファイル作成
 - ク 道路台帳区域線図作成
 - ケ 道路台帳区域線図データファイル作成
 - コ 成果等の整理
- **2** 測量地域の特徴又は作業効率等により、TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方法による現地測量の各工程を併用して実施することができる。

(機 器)

第89条 TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用 する方法による現地測量及び道路台帳平面図データファイル作成に使用する機器及びシステムは、次表に 掲げるもの、又はこれらと同等以上のものとする。

機器	性能	読 取 範 囲	
1級トータルステーション			
2級トータルステーション			
3級トータルステーション			
1級GNSS測量機	別表 1		
2級GNSS測量機	測量機器級別性能分類表による		
1級セオドライト			
2級セオドライト			
測 距 儀			
座標展開機	描画精度 0.1mm 以内		
/主/示/成 而 / 成	位置精度 0.2mm 以内		
デジタイザ	分 解 能 0.1mm 以内		
7 2 7 4 9	読取精度 0.3mm 以内	計測基図の図郭内の読取りが	
スキャナ	分 解 能 0.1mm 以内	可能なこと	
7 4 4 7	読取精度 0.25%以内(任意の 2 点間)		
自動製図機(プリンタ等)	描画精度 0.1mm 以内	_	
日期表凶隊(ノリング寺)	位置精度 0.2mm 以内	_	
図形編集装置	電子計算機及びスクリーンモニター、必要に応じデジタイザで構成		
四///	されるもの		

2 デジタイザ及びスキャナは、計測基図の図郭内の読み取りが可能なこととする。

第2節 作業計画

(要 旨)

第90条 作業計画は、第11条の規定により工程別に作成するものとする。

第3節 細部測量

第1款 TS等を用いる方法による細部測量

(要 旨)

- **第91条** TS等を用いる方法による細部測量とは、多角点又は横浜市公共基準点等及びTS等を用いて求めた点(以下「TS点」という)にTS等を整置し、地形、地物等を測定して道路台帳平面図データを取得する作業をいう。
- **2** TS等を用いる方法による細部測量は、次のいずれかの方法によるものとする。
 - (1) オンライン方式 携帯型パーソナルコンピュータ等の図形処理機能を用いて、図形表示しながら計測 及び編集を現地で直接行う方式 (電子平板方式を含む)

- (2) オフライン方式 現地でデータ取得だけを行い、その後取り込んだデータコレクタ内のデータを図形 編集装置に入力し、図形処理を行う方式
- 3 細部測量における地上座標値は、0.001m単位とする。
- 4 補正計算は、第54条の規定を準用するものとする。

(TS点の設置)

- 第92条 地形、地物等の状況により多角点又は横浜市公共基準点等にTS等を整置して細部測量を行うことが困難な場合は、TS点を設置することができる。
- 2 TS点は多角点又は横浜市公共基準点等にTS等を整置して2対回以上測定し、放射法により設置する ものとする。
 - (1) 観測は、次表により行うものとし、距離測定は、1視準2測定を1セットとする。

区分	方 法	較差の許容範囲		
- レ T A 知 川	2 対 回	倍 角 差	60"	
水平角観測	$(0^{\circ}~,~90^{\circ}~)$	観測差	40"	
鉛直角観測	1 対回	高度定数差	60"	
距離測定	0 + 1	1セット内の観測値の較差	5mm	
上	2セット	各セットの平均値の較差	5mm	

3 TS点の精度は、次表のとおりとする。

精度	水平位置	標高
地図情報レベル	(標準偏差)	(標準偏差)
500	100mm 以内	100mm 以内

4 座標値等の計算における結果の表示単位は、原則として次表のとおりとする。

区分	方向角	距離	座標値
単位	秒	m	m
位	1	0.001	0.001

5 標高の測定は、必要に応じて第50条第2項の規定により行うことができる。

(地形、地物等の測定)

- **第93条** TS等による地形、地物等の測定は、基準点又はTS点にTS等を整置し、放射法等により、地形、地物等の水平位置及び必要に応じて標高を求めるものとする。
- **2** 細部測量を実施した場合は、取得した数値データについて編集後に重要事項を確認するとともに必要部分を現地において測定するものとする。
- 3 測定した座標等には、原則として、その属性を表す分類コードを付すものとする。 なお、分類コードは、「横浜市道路台帳平面図データ・道路台帳区域線図データ 取得基準表」の取得 分類基準を使用する。

4 TS等による地形、地物等の測定は、次表を標準とする。

地図情報レベル	機器、システム区分	水平角観測対回数	距離測定回数	放射距離の制限	
500	2級トータルステーション	0.5	1	150m 以内	
500	3級トータルステーション	0.5	1	100m 以内	
備考	ノンプリズム測距機能を有し、ノンプリズムによる公称測定精度が2級短距離型測距儀				
加 与	の性能を有する場合は、反射	対鏡を使用しないで測	定することができる	0	

- 5 細部測量では、地形、地物等の測定を行うほか、編集及び編集した図形の点検に必要な測定位置確認資料を作成する。
- 6 測定位置確認資料は、編集時に必要な地名及び建物等の名称のほか、取得したデータの結線のための情報等とし、次のいずれかの方法により作成する。
 - (1) 現地において、図形編集装置に直接、地名、建物の名称、結線情報等を直接入力する。
 - (2) 野帳等に略図、地名、建物の名称、結線情報等を記載する。
 - (3) 既成図に必要事項を記入する。
 - (4) 空中写真に必要事項を記入する。
- 7 補備測量は、次のとおり行うものとする。
 - (1) 編集作業で生じた疑問事項及び重要な表現事項
 - (2) 編集困難な事項
 - (3) 境界及び注記
 - (4) 各種表現対象物の表現の誤り及び脱落
- **8** 現地において実施する補備測量は、多角点、横浜市公共基準点等又はTS点及び編集済データに表現されている確実かつ明確な点に基づいて行うものとする。
- 9 補備測量の結果は、図形編集装置等の図形編集機能を用いて編集及び修正する。
- **10** 地形、地物等の測定精度は、地図情報レベルに 0.3mm を乗じた値とし、標高の測定は主曲線間隔の 4分の1以内とする。

第2款 キネマティック法又はRTK法を用いる細部測量

(要旨)

- **第94条** キネマティック法又はRTK法を用いる細部測量とは、キネマティック観測又はRTK観測により基準点又はTS点と地形、地物等の相対的位置関係を求め、道路台帳平面図データを取得する作業をいう。
- 2 細部測量における地上座標値は、0.001m 単位とする。

(地形、地物等の測定)

- **第95条** 地形、地物等の水平位置の測定は、キネマティック法又はRTK法により行うものとする。
- **2** キネマティック法又はRTK法は、放射法により1セット行うものとする。

3 セット内の観測回数等は、次表を標準とする。

使用衛星数	観測回数	データ取得間隔	
5 衛星以上	FIX 解を得てから 10 エポック以上	1秒(ただし、キネマティック法は5秒以下)	
	①GLONASS 衛星を用いて観測する場合は、	使用衛星数は6衛星以上とする。	
摘 要	ただし、GPS 衛星及び GLONASS 衛星を、	それぞれ2衛星以上用いること。	
	②GLONASS 衛星を用いて観測する場合は、	同一機器メーカーの GNSS 測量機を使用すること。	

- 4 初期化を行う観測点では、次の方法で観測値の点検を行い、次の観測点へ移動するものとする。
 - (1) 点検のために1セットの観測を行うこと。ただし、観測は観測位置が明瞭な標杭等で行うものとする。
 - (2) 1セットの観測終了後に再初期化を行い、2セット目の観測を行うものとする。
 - (3) 再初期化した2セット目の観測値を採用値として観測を継続するものとする。
 - (4) 2セットの観測による点検に代えて、既知点で1セットの観測により点検することができる。成果値 と観測値の較差の許容範囲は、本条第5項を準用するものとする。
- 5 セット間較差の許容範囲は、次表を標準とする。

項目	許容範囲		備考
セット間較差	水平 (ΔN、ΔE)	20mm	ΔN:水平面の南北方向のセット間較差 ΔE:水平面の東西方向のセット間較差
とグト间収左	高さ (ΔU)	30mm	ΔU:水平面からの高さ方向のセット間較差 ただし、平面直角座標値で比較することができる。

- 6 観測の途中で再初期化する場合は、本条第3項の観測を行うものとする。
- 7 キネマティック観測又はRTK観測における観測距離及び機器の点検は、第2編の規定を準用する。
- 8 地形、地物等の測定精度は、地図情報レベルに 0.3mm を乗じた値とし、標高の測定精度は主曲線間隔 の4分の1位内とする。
- 9 地形、地物等の測定終了後に、データ解析システムにデータを転送し、電子計算機の画面上で編集及び 点検を行うものとする。
- **10** 細部測量では、地形、地物等の測定を行うほか、編集及び編集した図形の点検に必要な測定位置確認 資料を作成する。
- **11** 測定位置確認資料は、編集時に必要な地名及び建物等の名称のほか、取得したデータの結線のための情報等とし、次のいずれかの方法により作成する。
 - (1) 現地において図形編集装置に直接地名、建物の名称、結線情報等を入力する。
 - (2) 写真等で現況等を記録する。
- **12** 標高を求める場合は、国土地理院が提供する最新のジオイドモデルによりジオイド高を用いて楕円体高を補正して求めるものとする。

第3款 ネットワーク型RTK法を用いる細部測量

(要 旨)

- **第96条** ネットワーク型RTK法を用いる細部測量とは、ネットワークRTK観測により基準点又はTS 点と地形、地物等の相対的位置関係を求め、道路台帳平面図データを取得する作業をいう。
- 2 細部測量における地上座標値は、0.001m単位とする。

(地形、地物等の測定)

- **第97条** ネットワーク型RTK観測による地形、地物等の水平位置の測定は、単点観測法により行うものとする。
- 2 セット間較差の許容範囲及び観測値の点検等は、第95条第5項の規定を準用する。
- **3** 単点観測法により作業地域の既知点との整合を図る場合は、次の方法により行うものとする。
 - (1) 整合を図る既知点数は、3点以上を標準とする。
 - (2) 整合を図る既知点は、該当地区の周辺を囲むように配置するものとする。ただし、地形の形状によりやむを得ない場合にはこの限りでない。
 - (3) 観測は、第95条第3項の規定を準用する。
 - (4) 水平の整合処理は、座標補正として次により行うものとする。
 - ア 座標補正は、平面直角座標系上で行うことを標準とする。
 - イ 座標補正に用いる既知点数は、3点以上を標準とする。
 - ウ 座標補正の変換手法は、適切な方法を採用するものとする。
 - エ 座標補正を行った数値データについては、当該数値データと隣接する1点以上の数値データで、座標 補正前と座標補正後の距離の点検を行うものとする。点検は平面直角座標系上で行うものとする。
 - オ 座標補正後の距離の較差の許容範囲は、次表を標準とする。

点検距離	許容範囲
500m以上	点検距離の1/10,000
500m以内	50mm

4 地形、地物等の測定精度等は、第95条第3項から第12項の規定を準用するものとする。

第4款 TS等及びRTK法を併用する細部測量又はTS等及びネットワーク型RTK法を併用する細部 測量

(要 旨)

- 第98条 TS等及びキネマティック法又はRTK法を併用する細部測量又はTS等及びネットワーク型 RTK法を併用する細部測量とは、TS等及びキネマティック法又はRTK法又はTS等及びネットワーク型RTK法により新たにTS点を設置し、そのTS点から地形、地物等の相対的位置関係を求めて道路 台帳平面図データを取得する作業をいう。
- 2 細部測量における地上座標値は、0.001m単位とする。
- **3** 補正計算は、第54条の規定を準用するものとする。

(TS点の設置)

- **第99条** 地形、地物等の状況により横浜市公共基準点等にTS等又はGNSS測量機を整置して細部測量を行うことが困難な場合は、TS点を設置することができる。TS点の観測及び精度は第92条の規定を 準用する。
- **2** キネマティック法又はRTK法を用いる場合は、横浜市公共基準点等にTS等又はGNSS測量機を整置し、放射法によりTS点を設置するものとする。
- **3** キネマティック法又はRTK法を用いてTS点を設置する場合は、第95条の規定を準用する。
- **4** ネットワーク型RTK法を用いてTS点を設置する場合は、単点観測法により行うことができる。
- 5 ネットワーク型RTK法を用いてTS点を設置する場合の観測は、第95条第3項の規定を準用する。
- 6 ネットワーク型RTK法による観測は、1セット目を採用し、衛星配置が異なるよう時間をおいて行う

か、又は異なる仮想点(移動局からその概略位置情報を通信装置により位置情報サービス事業者に送信し、 位置情報サービス事業者で移動局周辺にある3点以上の電子基準点の観測値を利用して概略位置に設け る座標)を基に点検観測を行うものとする。較差の許容範囲は、第95条第5項の規定を準用する。

7 水平位置の整合処理は、第97条第3項第4号及び第5号の規定を準用するものとする。

(地形、地物等の測定)

- 第100条 RTK法による地形、地物等の測定は、放射法により行うものとする。
- 2 ネットワーク型RTK法による地形、地物等の測定は、単点観測法により行うものとする。
- 3 地形、地物等の測定精度等は、第95条第3項から第12項の規定を準用するものとする。

第4節 道路境界測量

(要旨)

- 第101条 「道路境界測量」とは、現地において横浜市公共基準点等より境界点を測定し、その座標値を 求める作業をいう。
- 2 補正計算は、第54条の規定を準用するものとする。

(方法)

- **第102条** 道路境界測量は、横浜市公共基準点等にTS等を整置し、放射法により行うものとする。ただし、横浜市公共基準点等にTS等を整置することが困難な場合は、補助多角点を設置して、それに基づいて行うことができる。
- 2 境界点の観測は、次表により行うものとする。距離測定は、1視準2測定を1セットとする。

区 分	方 法	較差の許容範囲
水平角観測	0.5 対回以上	1 対回以上の場合の較差 40"
鉛直角観測	0.5 対回以上	1 対回以上の場合の較差 60″
距離測定	1セット	1セット内の観測値の較差 5mm

- 3 補助多角点には、標杭を設置する。
- 4 補助多角点は、既知点の多角点距離を超えないように、1点以内の開放多角測量により設置する。
 - (1) 補助多角点の観測は、次表により行うものとし、距離測定は、1視準2測定を1セットとする。

区 分	方 法	較差の許容範囲		
水平角観測	2 対回 倍角差		60 "	
八千円観側	$(0^{\circ} 90^{\circ})$	観測差	40 "	
鉛直角観測 1対回		高度定数差	60"	
距離測定	定 2セット	1セット内の観測値の較差	5mm	
中 雅 例 足		各セットの平均値の較差	5mm	

- 5 本条第1項の結果に基づき、計算により境界点の座標値、境界点間の距離及び方向角を求めるものとする。
- 6 計算を計算機により行う場合は、本条第7項に規定する位以上の計算精度を確保し、座標値及び方向角は、本条第7項に規定する位の次の位において四捨五入するものとし、距離は、本条第7項に規定する位の次の位以下を切り捨てるものとする。

7 座標値等の計算における結果の表示単位は、原則として次表のとおりとする。

区 分	方向角	距離	座標値
単 位	秒	m	m
位	1	0.001	0.001

第5節 道路境界点間測量

(要 旨)

第103条 道路境界点間測量とは、道路境界測量において隣接する境界点間の距離をTS等を用いて測定し、精度を確認する作業をいう。

(方法)

- 第104条 道路境界点間の測定は、道路境界測量を終了した時点で行うものとする。
- **2** 測定は、隣接する境界点間の距離を全辺について行い、精度の確認は、第102条の規定で観測し計算された境界点間の距離と比較を行うものとする。
- **3** 境界点間距離の比較は、計算値と測定値の較差を求める方法により行い、結果を精度管理表(様式23) に基づいて整理するものとする。

なお、較差の許容範囲は次表のとおりとし、計算値の小数第4位以下は切り捨てとする。

区分 距離	較 差	摘要
20m 未満	10mm	Sは点間距離の計算値
20m 以上	S/2,000	3 は応用距離の計昇値

- 4 境界点間距離が直接測定できない場合は、その境界点の座標値決定に用いた既知点以外の既知点から別に求めた座標値の較差、又はTSの対辺測定機能を用いて境界点間距離を測定し、その較差により確認する。
- 5 本条第4項による場合の較差の許容範囲は、本条第3項によるものとする。

第6節 数值編集

(要 旨)

- 第105条 本節において「数値編集」とは、細部測量の結果に基づき、図形編集装置を用いて地形地物等 の道路台帳平面図データを編集し、編集済みデータを作成する作業をいう。
- 2 図形編集装置の構成は、第89条の規定を準用する。

(方法)

- 第106条 細部測量で取得した地形、地物等の道路台帳平面図データを図形編集装置に入力し、測定位置 確認資料に基づき編集し、編集済みデータを作成する。
- 2 隣接する道路台帳平面図間の地形、地物等のデータはその座標を一致させるものとする。

(出力図の作成)

- 第107条 点検のための出力図は、自動製図機を用いて編集済みデータより作成する。
- 2 自動製図機の性能は、第89条の規定を準用する。
- 3 出力図は、第84条に定める図式に基づき作成するものとする。
- 4 出力図の縮尺は、1/500とする。

(点 検)

- **第108条** 数値編集の点検は、スクリーンモニター又は自動製図機等による出力図を用いて行うものとする。
- 2 編集済データの論理的矛盾等の点検は、点検プログラム等により行うものとする。
- 3 数値編集の点検結果は、精度管理表にとりまとめるものとする。

第7節 道路台帳平面図作成

(要 旨)

第109条 道路台帳平面図作成とは、第6節で作成された編集済みデータを用いて第84条に定める図式に従い、道路台帳平面図を作成する作業をいう。

(方法)

- 第110条 道路台帳平面図の作成は、編集済みデータをもとに自動製図機を用いて作成する。
- 2 道路台帳平面図は、電子計算機により編集済みデータの図式処理を行い、図式に従った記号及び画線で 描画する。
- **3** 自動製図機の性能は、第89条の規定を準用する。
- 4 道路台帳平面図の縮尺は、1/500とする。
- 5 道路台帳平面図には、図名、縮尺、方位等を表示する。
- 6 道路台帳平面図は、厚さ 0.10mm (400 番) のポリエステルフィルム又はこれと同等以上のものとする。
- 7 道路台帳平面図作成における位置精度は、第83条第1項の規定を準用するものとする。

(点 検)

- 第111条 道路台帳平面図の点検は、誤記及び脱落並びに図式の誤りの有無、画線の良否等について行う ものとする。
- **2** 編集済みデータの論理的矛盾等の点検は、点検プログラム等により行うものとする。
- **3** 点検は、現地で行うものとする。ただし、図式の誤りの有無、画線の良否等については、室内でも行う ことができるものとする。

第8節 道路台帳平面図データファイル作成

(要 旨)

第112条 道路台帳平面図データファイル作成とは、製品仕様書に従って編集済みデータから道路台帳平面図データファイルを作成し、電磁的記録媒体に記録する作業をいう。

第9節 道路台帳区域線図作成

(要旨)

第113条 道路台帳区域線図作成とは、編集済みデータ及び道路境界測量の測定結果に基づき、道路台帳 区域線図を作成する作業をいう。

(方法)

- **第114条** 道路台帳区域線図は、編集済みデータを用いて図形編集装置に境界点測量の測定結果等を入力し、作成するものとする。
- **2** 道路台帳区域線図は、厚さ 0.10mm (400 番) のポリエステルフィルム又はこれと同等以上のものとする。
- 3 道路台帳区域線図の縮尺は、1/500とする。
- 4 道路台帳区域線図には、次の項目を表示する。
 - (1) 境界点(道路区域を示すもの、境界点の種類及び境界線)
 - (2) 行政界、市区町村名及び町丁名
 - (3) 図面の名称、縮尺、座標線
 - (4) その他、指示された事項
- 5 道路台帳区域線図の図式は、「横浜市道路台帳平面図データ・道路台帳区域線図データ 取得基準表」 を標準とする。
- 6 道路台帳区域線図作成における位置精度は、第83条第1項の規定を準用するものとする。

(点 検)

- **第115条** 道路台帳区域線図の点検は、誤記及び脱落並びに図式の誤りの有無、画線の良否等について行 うものとする。
- **2** 点検は、現地で行うものとする。ただし、図式の誤りの有無、画線の良否等については、室内でも行う ことができるものとする。

第10節 道路台帳区域線図データファイル作成

(要 旨)

第116条 道路台帳区域線図データファイル作成とは、製品仕様書に従って編集済みデータから道路台帳 区域線図データファイルを作成し、電磁的記録媒体に記録する作業をいう。

第11節 品質評価

(品質評価)

第117条 道路台帳平面図データファイル及び道路台帳区域線図データファイルの品質評価は、第58条 の規定を準用する。

第12節 成果等の整理

(メタデータの作成)

第118条 道路台帳平面図データファイル及び道路台帳区域線図データファイルのメタデータの作成は、 第60条の規定を準用する。

(成果等)

- 第119条 成果等は、次のとおりとする。
 - (1) 道路台帳素図
 - (2) 道路台帳平面図
 - (3) 道路台帳区域線図
 - (4) 道路台帳平面図データファイル
 - (5) 道路台帳区域線図データファイル
 - (6) 境界点成果表、数値データ
 - (7) 精度管理表
 - (8) 品質評価表
 - (9) メタデータ
 - (10) その他の資料

第3章 既成図数値化

第1節 要 旨

(要 旨)

第120条 「既成図数値化」とは、既に作成された道路台帳平面図及び道路台帳区域線図の数値化を行い、 道路台帳平面図データ及び道路台帳区域線図データを作成する作業をいう。

(成果の形式)

- 第121条 既成図数値化における成果の形式は、ベクタデータを標準とする。
- **2** 「ベクタデータ」とは、座標値を持った点列によって表現される図形データをいう。

(座標値の単位)

第122条 ベクタデータにおける地上座標値は、0.01m単位とする。

(工程別作業区分及び順序)

- 第123条 工程別作業区分及び順序は、次のとおりとする。
 - (1) 作業計画
 - (2) 計測用基図作成
 - (3) 計測
 - (4) 編集
 - (5) 道路台帳平面図データファイルの作成
 - (6) 道路台帳区域線図データファイルの作成
 - (7) 品質評価
 - (8) 成果等の整理

第2節 作業計画

(要旨)

第124条 作業計画は、第11条の規定によるほか、原図の良否、精度、数値化する項目等を考慮の上、 工程別に作成するものとする。

第3節 計測用基図作成

(要 旨)

- 第125条 「計測用基図作成」とは、既成図の原図に基づき計測に使用する基図を作成する作業をいう。
- 2 既成図の原図が利用困難な場合は、複製用原図(以下「原図」という)を作成し計測することができる。
- **3** 原図は、図郭線及び対角線の点検を行うものとする。原図の図郭線及び対角線に対する許容範囲は、次のとおりとする。ただし、誤差が許容範囲を超える場合は、補正が可能か適切に対応するものとする。
 - (1) 図郭線 0.5mm 以内
 - (2) 対角線 0.7mm 以内

(計測用基図作成)

- 第126条 計測用基図は、既成図の原図を写真処理等により複製し、作成するものとする。
- 2 計測用基図の材質は、伸縮の少ないポリエステルフィルム等を使用するものとする。
- **3** 計測用基図の作成に当たっては、必要に応じて資料の収集、現地調査等を行い、内容を補完するものと する。
- **4** 計測用基図は、原図と比較等を行い、画線の良否、表示内容等を点検し、必要に応じて修正するものと する。
- **5** 計測用基図は、厚さ 0.10mm(400番)のポリエステルフィルム又はこれと同等以上のものとする。

第4節 計 測

(要 旨)

第127条 「計測」とは、計測器を用いて、計測用基図の数値化を行い、道路台帳平面図データを取得する作業をいう。

(計測機器)

第128条 計測機器は、第89条に掲げるデジタイザ及びスキャナ又はこれと同等以上のものを標準とする。

(デジタイザ計測)

- 第129条 デジタイザによる計測は、計測用基図を用いて、図面単位に取得するものとする。
- 2 各計測項目の計測開始時及び終了時には、図郭四隅をそれぞれ独立に2回ずつ計測し、較差が 0.3mm を超えた場合は再計測するものとする。ただし、計測用基図の状況に応じて、図郭四隅付近で座標が確認 できる点を使用することができる。
- 3 計測機器の機械座標値から平面直角座標値への変換は、アフィン変換を標準とする。
- **4** 変換係数は、計測した図郭四隅の機械座標値及び図郭四隅の座標値から最小二乗法により決定するものとする。
- **5** 図郭四隅の誤差の許容範囲は、地図情報レベルに 0.3mm を乗じた値とする。

- 6 地物等の計測の精度は、0.3mm 以内とする。
- 7 計測に当たっては、分類コード等を付すものとする。
- 8 分類コードは、製品仕様書の道路台帳平面図データ取得分類基準を標準とする。

(スキャナ計測)

- **第130条** スキャナによる計測は、図郭を完全に含む長方形の領域について、適切な方法で、図面単位ごとに計測データを作成するものとする。
 - (1) 図郭四隅又はその付近で座標が確認できる点の画素座標は、スクリーンモニターに表示して計測するものとする。
- 2 計測データは、必要に応じて座標計測及びラスタ、ベクタ変換を行うことができる。
 - (1) 計測における読取精度は、読み取る図形の最小画線幅の2分の1を標準とする。
 - (2) 計測においては、図面ごとに縦及び横方向とも規定の画素数になるように補正を行うものとする。
 - (3) 再配列を行う場合の内挿方法としては、最近隣内挿法、共1次内挿法、3次たたき込み内挿法等を用いる。
 - (4) 計測データには、必要に応じて図面番号等を入力する。
 - (5) 既成図がラスタデータの場合は、第129条第5項の規定に基づく精度を満たしているものに限り、 計測データとして使用することができる。
- 3 計測機器の機械座標値から平面直角座標への変換は、アフィン変換を標準とする。
- 4 変換係数は、第129条第4項の規定を準用する。
- 5 図郭四隅の誤差の許容範囲は、2画素とする。

第5節 数值編集

(要 旨)

- **第131条** 本節において「数値編集」とは、図形編集装置を用いて計測データを編集し、編集済みデータ を作成する作業をいう。
- 2 図形編集装置の構成及び機能等は、第89条の規定を準用する。

(方法)

- **第132条** 数値編集は、計測データを基に、図形編集装置のスクリーンモニター上で対話処理によりデータの訂正、属性等の付与及びその他必要な処理を行うものとする。
- 2 計測データに取得漏れ、誤り等がある場合は、訂正する。
- 3 隣接する図郭間の道路台帳データの不合は、接合処理により座標を一致させる。

(点 検)

- 第133条 点検は、編集済みデータを使用し、点検用出力図又はスクリーンモニター上で行うものとする。
- 2 編集済みデータの論理的矛盾の点検は、点検プログラム等により行うものとする。
- **3** 点検の結果、計測漏れ、誤り等がある場合は、編集済みデータの訂正を行うものとする。
- 4 点検用出力図の作成は、次のとおりとする。
 - (1) 点検用出力図は、自動製図機等により計測用基図画像と重ね合わせて作成するものとする。
 - (2) 点検用出力図の表示内容は、道路台帳図番号、図郭線、図形、属性等とし、これらが明瞭に識別できるものでなければならない。
 - (3) 点検用出力図は、点検に支障がない範囲で適宜合版して作成するものとする。ただし、必要に応じて数値化した項目ごとに作成することができる。

- 5 点検用出力図で行う点検は、次のとおりとする。
 - (1) 点検は、数値化項目の脱落等の有無及び位置の精度について、点検用出力図と計測用基図を対照して行うものとする。
 - (2) 接合については、隣接する道路台帳図の接合部分を点検用出力図で目視により行うものとする。
- 6 スクリーンモニター上で行う点検は、次のとおりとする。
 - (1) 点検は、数値化項目の脱落、位置の精度、画線のつながり等について、目視により行うものとする。
 - (2) 数値化項目の脱落等については、ラスタデータを背景に点検することができる。
 - (3) 接合については、隣接図面を表示し、良否を点検するものとする。
- 7 点検の結果、計測漏れ、誤り等がある場合は、編集済みデータの訂正を行うものとする。

第6節 道路台帳平面図データファイルの作成

(要 旨)

第134条 本節において「道路台帳平面図データファイルの作成」とは、製品仕様書に従って、編集済み データから道路台帳平面図データファイルを作成し、電磁的記録媒体に記録する作業をいう。

第7節 道路台帳区域線図データファイルの作成

(要 旨)

第135条 本節において「道路台帳区域線図データファイルの作成」とは、製品仕様書に従って、編集済みデータから道路台帳区域線図データファイルを作成し、電磁的記録媒体に記録する作業をいう。

第8節 品質評価

(品質評価)

第136条 道路台帳平面図データファイル及び道路台帳区域線図データファイルの品質評価は、第58条 の規定を準用する。

第9節 成果等の整理

(メタデータの作成)

第137条 道路台帳平面図データファイル及び道路台帳区域線図データファイルのメタデータの作成は、 第60条の規定を準用する。

(成果等)

- 第138条 成果等は、次の各号のとおりとする。
 - (1) 道路台帳平面図データファイル
 - (2) 道路台帳区域線図データファイル
 - (3) 出力図
 - (4) 品質評価表
 - (5) メタデータ
 - (6) その他の資料

第4章 補正測量

第1節 要 旨

(要 旨)

- 第139条 補正測量とは、新たに変化した道路、地形、地物等を既成の道路台帳平面図、道路台帳区域線 図及び道路台帳平面図データを用いて、補正、更新する作業をいう。
- 2 補正測量における道路台帳平面図修正及び道路台帳平面図データ修正の精度は、水平位置の標準偏差 0.35m 以内とする。

(方 法)

- 第140条 補正測量は、次の方法により行うものとする。
 - (1) TS等を用いる方法
 - (2) キネマティック法又はRTK法を用いる方法
 - (3) ネットワーク型RTK法を用いる方法
 - (4) TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方法
 - (5) 既成図を用いる方法
 - (6) 他の既成データを用いる方法

第2節 補正細部測量

(要 旨)

- **第141条** 補正細部測量とは、新たに変化した道路、地形、地物等を前条の方法で直接補正又は変化部分のデータを取得する作業をいう。
 - (1) TS等を用いる方法による補正細部測量は、第2章第3節第1款の規定を準用する。
 - (2) キネマティック法又はRTK法を用いる方法による補正細部測量は、第2章第3節第2款の規定を準用する。
 - (3) ネットワーク型RTK法を用いる方法による補正細部測量は、第2章第3節第3款の規定を準用する。
 - (4) TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方法による補正細部測量は、第2章第3節第4款の規定を準用する。
 - (5) 既成図を用いる方法による補正細部測量は、第3章の規定を準用する。
 - (6) 他の既成データを用いる方法による補正細部測量は、第3章の規定を準用する。
- **2** 本条第1項の各方法は、それぞれを適切に組合せて修正を行うことができるものとする。
- **3** 修正データの取得は、必要に応じて修正箇所の周辺部分についても行い、周辺部分等との整合性を確認するものとする。

(使用する既成図又は既成データの要件)

- **第142条** 使用する既成図または既成データの要件は、次のとおりとする。
 - (1) 縮尺は、旧数値地形図データの地図情報レベルに相当する縮尺以上の縮尺で作成されたものであること。
 - (2) 基本測量又は公共測量の測量成果、又はこれと同等以上の精度を有するものであること。
 - (3) 既成図又は既成データの精度は、これにより取得された修正データが第4章第1節第139条第2項 の規定に掲げる精度を満たすものとする。

(4) 座標系は、原則として平面直角座標系であること。

第3節 補正編集

(要 旨)

- **第143条** TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方法による補正編集とは、補正細部測量で得られた地形、地物等の数値地図データ編集を行い、補正編集済みデータを作成する作業をいう。
- 2 補正編集は、第2章第6節の規定を準用する。

第4節 補正道路台帳平面図作成

(要 旨)

- **第144条** TS等及びキネマティック法又はRTK法若しくはネットワーク型RTK法又はそれらを併用する方法による補正道路台帳平面図作成とは、第143条で作成された補正編集済みデータを用いて所定の図式に従い、補正道路台帳平面図を作成する作業をいう。
- 2 補正道路台帳平面図作成は、第2章第7節の規定を準用する。

第5節 道路台帳平面図データファイルの更新

(要 旨)

第145条 道路台帳平面図データファイルの更新とは、製品仕様書に従って補正編集済みデータから道路 台帳平面図データファイルを作成し、電磁的記録媒体へ記録する作業をいう。

第6節 補正道路台帳区域線図作成

(要 旨)

- **第146条** 補正道路台帳区域線図作成とは、補正編集済みデータを用いて、図形編集装置に新たに生じた 境界点等の測定結果を入力して作成する作業をいう。
- 2 補正道路台帳区域線図作成は、第2章第9節の規定を準用する。

第7節 道路台帳区域線図データファイルの更新

(要 旨)

第147条 道路台帳区域線図データファイルの更新とは、製品仕様書に従って補正編集済みデータから道路台帳区域線図データファイルを作成し、電磁的記録媒体へ記録する作業をいう。

第8節 品質評価

(品質評価)

第148条 道路台帳平面図データファイルの品質評価及び道路台帳区域線図データファイルの品質評価 は、第58条の規定を準用する。

第9節 成果等

(メタデータの作成)

第149条 道路台帳平面図データファイルのメタデータ及び道路台帳区域線図データファイルのメタデータの作成は、第60条の規定を準用する。

(成果等)

- 第150条 成果等は、次のとおりとする。
 - (1) 補正道路台帳平面図
 - (2) 補正道路台帳区域線図
 - (3) 道路台帳平面図データファイル
 - (4) 道路台帳区域線図データファイル
 - (5) 境界点成果表、数値データ
 - (6) 精度管理表
 - (7) 品質評価表
 - (8) メタデータ
 - (9) その他の資料

附則

- 1 この規程は令和4年4月1日から適用する。
- 2 横浜市公共基準点測量作業規程(平成22年3月29日制定。以下「旧規程」という。)は廃止する。
- **3** この規程実施の際、旧規程により設置及び観測した横浜市公共基準点については、この規程によって設置及び観測された横浜市公共基準点とみなす。

標 準 様 式

様式1

(第6条関係・記載例を含む)文 書 番 号令和 ○ 年 ○ 月 ○ 日

神奈川県知事殿

測量計画機関の長

公共測量の実施について(通知)

横浜市内において、下記のとおり公共測量を実施しますので、測量法(昭和24年法律188号) 第14条第1項・第39条の規定に基づき通知します。

記

- 1. 作業種類 公共測量(横浜市公共基準点測量)
- 2. 作業期間 令和 〇 年 〇 月 〇 日から 令和 〇 年 〇 月 〇 日まで
- 3. 作業地域 横浜市○○地域

様式2

(第6条関係・記載例を含む)文 書 番 号令和 ○ 年 ○ 月 ○ 日

神奈川県知事殿

測量計画機関の長

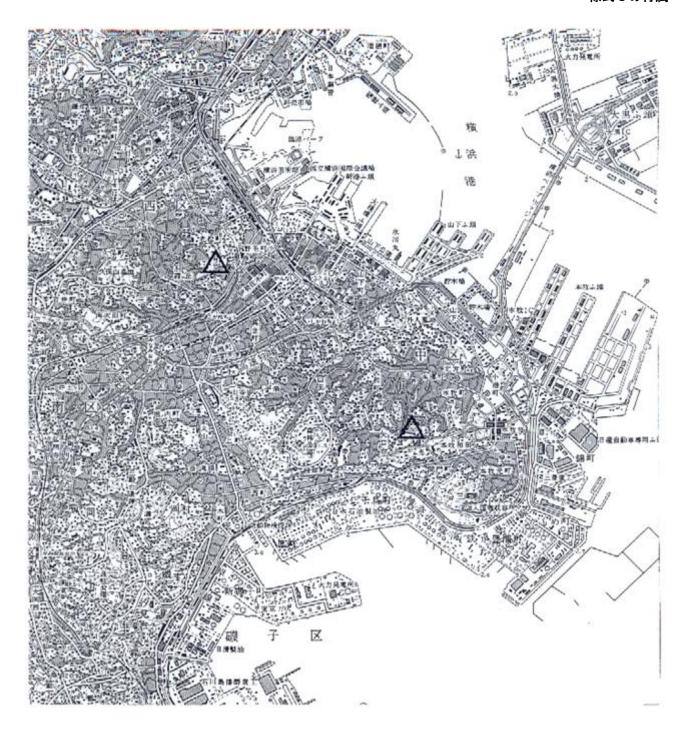
公共測量の終了について(通知)

令和〇年〇月〇日付け〇〇発第〇〇号で通知した公共測量(横浜市公共基準点測量)は、 〇月〇日終了しましたので、測量法(昭和 24 年法律 188 号)第 14 条第 2 項・第 39 条の規定 に基づき通知します。

測 2 6	量標 の使用承認申請書 量成果 とおり承認申請いたします。
令和 年 月 日 国土地理院長 殿	申請者 住 所 〒000-000横浜市〇区〇町〇-〇 <u>氏 名</u>
使用目的又は当該測量の種別	0000
測 量 地 域	横浜市〇〇地区
使 用 期 間	令和 〇年 〇月 〇日から令和 〇年 〇月 〇日
○ 使用する測量成果の種類及び内容	基本測量・水準点・基準点
○ 測 量 精 度	横浜市道路台帳測量作業規程
使 用 方 法	基準点測量の既知点として
× 使用する測量標の種類及び所在	別添付図に示すとおり
× 使用する測量標の上方に測標等 を 設 け る 場 合 は そ の 所 在	なし
○完成図の縮尺及び名称	0000
測名称	
測量計画機関 名 がまれる 株 がまれる か 大 表 者の氏名 機関 所	申請者と同じ
機関が生物を	
測名称	0000
量 作 × 測量業者の登録番号	未定
業 代 表 者 の 氏 名 機	0000
関 所 在 地	0000
○成果の入手年月日	令和 〇年 〇月 〇日
公共測量実施計画書提出年月日	令和 〇年 〇月 〇日
備考	担当者 道路調査課 〇〇 〇〇 Tel〇〇〇-〇〇〇-〇〇〇

記載要領 ① ×印欄は法第26条、○印欄は法第30条に規定する申請の場合にのみ記載すること。 ② 使用方法欄は、測量(地図編集等を含む。) 作業の方法を詳しく記載すること。

様式3の付属



公共測量実施計画書

測量法第36条の規定により下記のとおり計画書を提出します。

令和 年 月 日

TOOO

所在地 横浜市○区○町○-○

測量計画機関 名 称 横浜市

代表者 横浜市長 〇〇〇〇

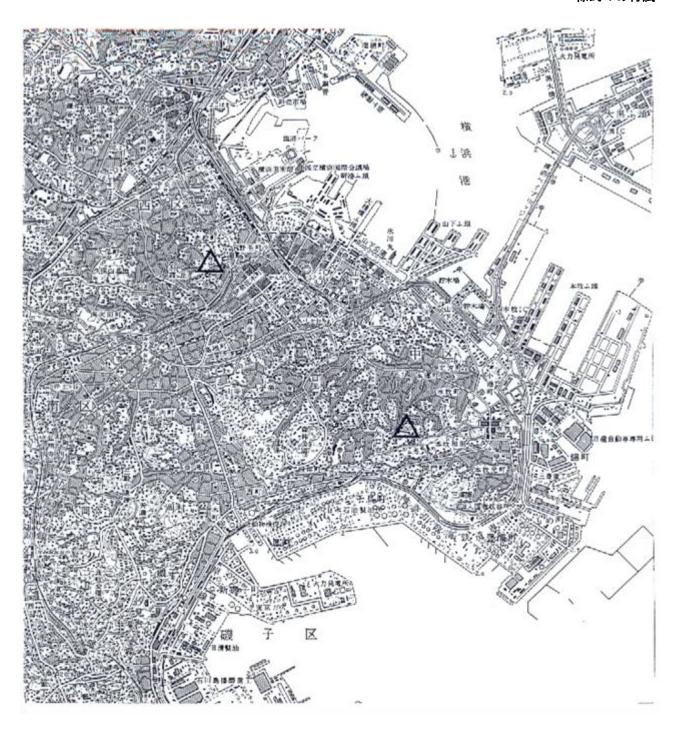
国土地理院長 殿

測	量の目	目 的	0000
測	量 地	域	横浜市〇〇地区
作	業	量	基準点 1級 ○点 2級 ○点
測	量期	間	令和 年 月 日から 年 月 日
測	量精	度	横浜市道路台帳測量作業規程
測	量 方	法	GPS、トータルステーション
使りの	用 す る 測 量 種 類 及 び	成果 内容	基本測量基準点 基準点1級○点 2級○点
基本	測量成果入手	年月日	令和 〇 年 〇 月 〇日
	に関する計画 ド測 量 士 登 弱		○○○○測量士 第00000 (○○課○○係)
測	名	称	0000
量	測量業者登	録番号	0000
作業	代表者の	氏名	0000
機	所 在	地	0000
関	主任技術者氏測 量 士 登 釒	元名及び 禄番号	○○○○ 測量士 ○○ ○○
作	書類提出母	年月日	令和 〇 年 〇 月 〇日
作業規	承 認 年	月日	令和 〇 年 〇 月 〇日
程	承 認 者	番 号	国国地発第 〇〇〇号
	標・測量成果 図申請書提出		令和 〇 年 〇 月 〇日
備		考	担当者 道路調査課 〇〇 〇〇 Tel 〇〇〇-〇〇〇-〇〇〇

記載要領

- ① 測量地域欄は、別に地形図を用い、当該測量の測量成果及び当該測量において 使用する測量成果の位置関係等を表示すること。
- ② 作業量欄は、当該測量の測量成果を記入すること。
- ③ 測量方法欄は、測量の方法、使用する主な機器等を具体的に記入すること。
- ④ 備考欄は、測量計画機関担当者の氏名、所属、電話番号等を記入すること。

様式4の付属



(第6条関係)

文 書 番 号 令和 〇 年 〇 月 〇 日

国 土 地 理 院 長 殿 (神 奈 川 県 知 事)

測量計画機関の長

測 量 標 の 設 置(通知)

(国土地理院長宛は、以下の内容とする)

令和〇年〇月〇日付け〇〇公第〇〇号で助言を受けた公共測量の実施に伴い別紙のとおり永久標識を設置したので、測量法(昭和24年法律188号)第37条第3項により通知します。

(知事宛は、以下の内容とする)

令和〇年〇月〇日付け〇〇公第〇〇号で助言を受けた公共測量の実施に伴い別紙のとおり永久標識(一時標識)を設置したので、測量法(昭和24年法律188号)第21条第1項·第39条により通知します。

(注)

- 1. 国土地理院の長へは、永久標識についてのみ通知し、一時標識については通知不要。
- 2. 測量法第40条による測量成果提出の際に設置位置通知書を添付することによって、 国土地理院への通知を省略することができる。
- 3. 別紙には、「測量標設置位置通知書」を添付する。

	样其 過土 甲亚亚属	게 롭기 수 나에 점점	横浜市	横浜市	横浜市						
	設置	年月日	照和 0.0.0	開報 0.0.0	開和 0.0.0						
知	糕	無号	ı	1	1						
펦	U.	種類	石德	整護相	空間						
鲴		地目	公衆用道路	学校用地	经美用递龄						
· 位		全数	-	ı	_						
設置	歉	番地	900-00	0-00-0	0000						
華	la i	*	I	ı	I						
매	在	**	1	1	1						
票	丽	町村	東烈此奈口丁B	港面台	品加格						
		企业	金河区	对单架	对非報						
		测能性	撤消	横浜	横浜						
			495	\$\$	田						
		名称	븨	框〇	ŧa						
	40; #8÷	45	噩	0							
	輔		₩	0	#						
		華	000	000	000						
		錄	-	-	-						

(第6条関係)

 文
 書
 番
 号

 令和
 年
 月
 日

神奈川県知事殿

測量標の移転・撤去及び廃棄について(通知)

標記について、別紙の通り実施しましたので、測量法(昭和 24 年法律 188 号)第 37 条 第 4 項により通知します。

- (注) 1. 国土地理院の長へは、永久標識についてのみ通知し、一時標識については通知不要。
 - 2. 測量計画機関が都道府県である場合は、知事への通知を省略することができる。
 - 3. 都道府県知事は、法第23条第2項の規定により関係市町村長に通知をしなければならない。 ただし、測量計画機関が市町村である場合は、法第23条第2項を省略することができる。
 - 4. 国土地理院の長へは、正1部を提出する。
 - 5. 都道府県知事へは、正・副各1部、計2部を提出する。

(第6条関係)

 文
 書
 番
 号

 令和
 年
 月
 日

敷地所有者殿

測量標の移転・撤去及び廃棄について(通知)

標記について、別紙の通り実施しましたので、測量法(昭和 24 年法律 188 号)第 23 条 第1項・第 39 条により通知します。

別紙は神奈川県知事に提出するものと同一内容のものとする。

(第36条関係)

測量成果 謄本 の 交付申請書 測量記録 抄本

測量成果 謄本

測量法第28条の規	定により下記のとおり 測:	の の交付を申 量記録 抄本	ま請します。		
令和 年	月 日				
		申請者 <u>住 所</u> <u>氏 名</u>			
国土地理院長	殿				
使 用 目 的					
郵送のときのあて先	〒	TEL			
測量成果又は 測量記録の種類	該当する5万分の1 地形図名	謄本又は 抄本	数量	手 挙	数 料 小 計
				平 岬	/], [1]
計					
収入印紙貼付欄 (消印	『してはならない)				

- 記載 ① 測量成果、測量記録、謄本及び抄本の文字のうち、不要のものを消すこと。

 - ② 郵送希望のときは、別に郵便切手を添えること。 ③ 地形図等に所要点の位置等を記載して添付すること。

(第16条関係・記載例を含む)文 書 番 号令和 年 月 日

国土地理院長 殿

公共測量成果等の提出について

令和 年 月 日付け 公第 号で助言を受けた公共測量実施計画書に基づく 測量成果を得たので、測量法第 40 条第 1 項に基づき下記のとおり提出します。

記

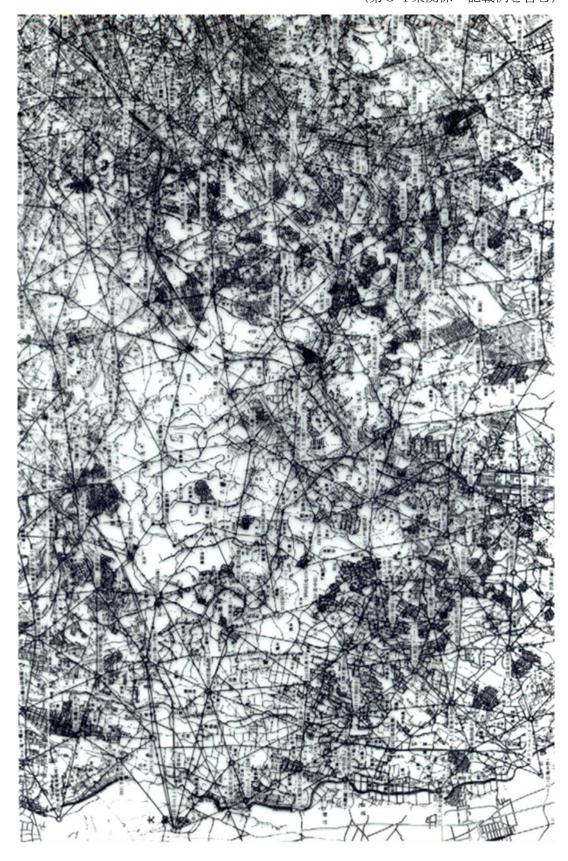
成果品の名称 \bigcirc \bigcirc 測量成果 \bigcirc DVD (あるいは \bigcirc CD 等) 数量 \bigcirc 1 部 内訳

- 1. 横浜市公共基準点測量成果表の写し
- 2. 点の記の写し
- 3. 平均図の写し
- 4. 観測図の写し
- 5. 網図の写し
- 6. 精度管理表の写し
- 7. 検定証明書・検定記録書の写し
- 8. 品質評価表の写し
- 9. メタデータの写し
- 10. 基準点現況調査報告書の写し
- 11. 測量標設置位置通知書の写し
- 12. その他の資料

(第34条関係・記載例を含む)

横浜市公共一次基準点配点図 〇〇〇〇地区

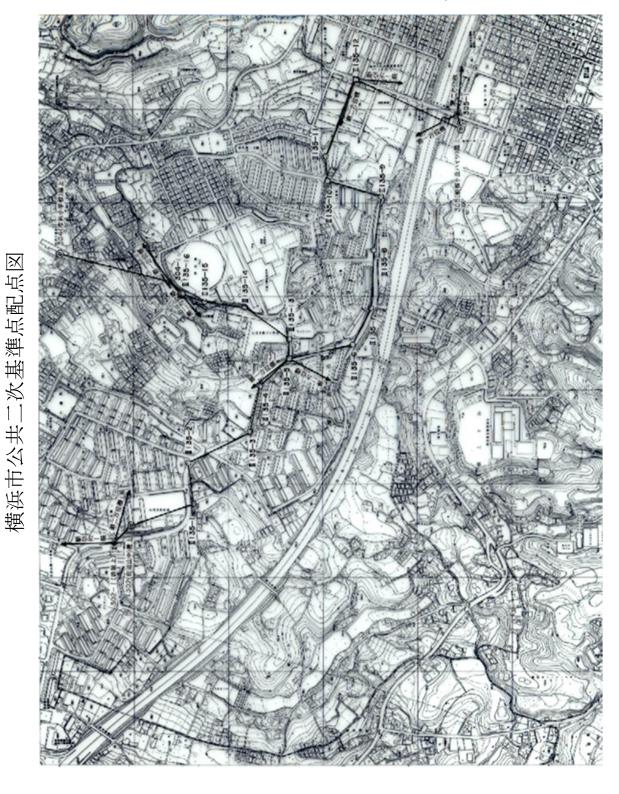
(第34条関係・記載例を含む)





横浜市公共二次基準点配点図

1/25,000 地形図を基図とする。



- 76 -

(第36条関係・記載例を含む)

基準点現況調査報告書

令和○○年○○月○○日

作 業 名 ○○○○測量 作業機関名 ○○測量株式会社

調査年月日

○○日間

令和○○年○○月○○日

1/5万図 名	等級 名称 種類(番号)	所在地(県、市町村名)	現況区分	現況の 地 目	備	考
横浜	Ⅲ△ ○○山 (000000)	○○県○○市	不 明	山林		
"	IV АООЩ	" 〇〇市	正常	"		
"	" A OOO	11 11	"	11		

í		1		1
				用
				用紙
				は
				A
				4 レ
				す
				á

(第26条関係)

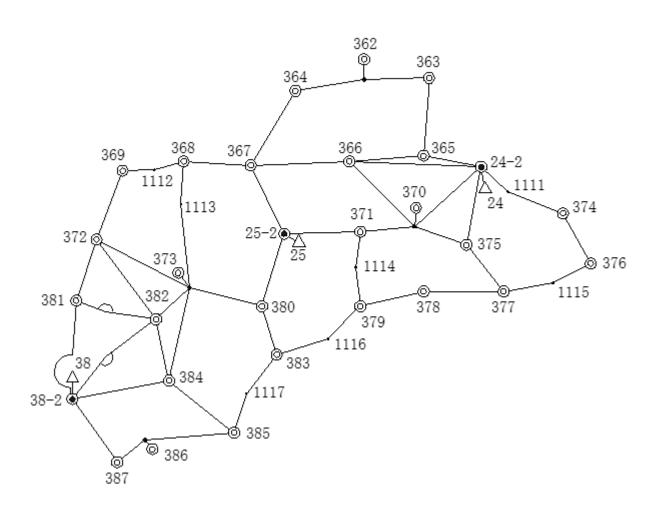
- (注) 1. 測量計画機関は国土地理院(所管の地方測量部等)へ1部提出すること。
 - 2. 測量計画機関は、基準点の現況が分かる写真がある場合は、国土地理院(所管の地方測量部等)へ1部提出すること。
 - 3. 現況区分ついては下記の表を参考に記載すること。

現 况 区 分 表

現況区分		現況
正常	正常	点の記により柱石及び盤石が異常でないと判断される
異 常	亡失	柱石、盤石が無い。又は、盤石は有るが位置が測量成果の表示と異なる
	不 明	柱石、盤石が発見できず亡失していることが確認できない
	傾 斜	盤石は正常だが、柱石が傾斜又は横転し、修正・再設置が必要と思われる
	要移転	柱石、盤石は正常だが将来にわたり保存の継続が見込めず、移転が必要と思われる
	埋 没	柱石が地中に埋没し、高上又は保護策が必要と思われる
	露出	柱石が地上に著しく露出し、低下又は保護策が必要と思われる
	柱石き損	盤石、球分は正常であるが柱石がき損しているため、交換・修理が必要と思われる
	柱石亡失	盤石は正常であるが、柱石が亡失しているため、補充が必要と思われる
	球分き損	柱石上の球分が、き損又は磨耗しており、補修又は再設置が必要と思われる

横浜市公共一次基準点網、観測図 1:50,000

(〇〇〇)地区)



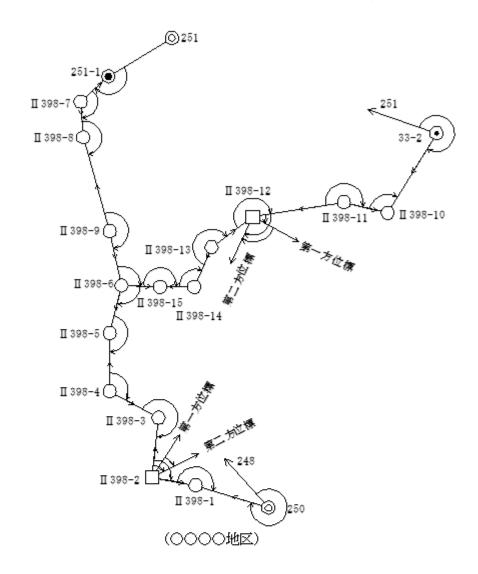
(注) 1 点の記号等は、次の通りとする。

- △ ・・・・・・ 二、三、四等三角点
- ◎ ・・・・・横浜市公共一次基準点・本点
- ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)
- ・・・・・偏心点(永久標識を設置しないもの)
- 44444 •

📐 ・・・・・折れ基線

- 2 偏心点、折れ基線に伴う観測方向(視通線)を、そのまま記入する。
- 3 適宜の白紙を用い 1/50,000~1/25,000 の縮尺で作成する。
- 4 補点関係の網図(開放トラバース)は、付表として作成する。

横浜市公共二次基準点網、観測図 1:10,000

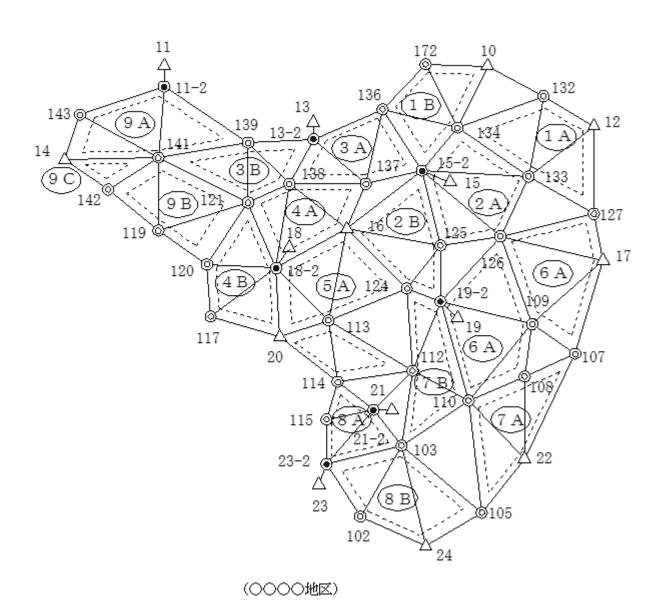


(注) 1 点の記号等は、次の通りとする。

- △ ・・・・・一、二、三、四等三角点
- ◎ ・・・・・横浜市公共一次基準点・本点
- □ ・・・・・横浜市公共二次基準点・本点
- ·····横浜市公共二次基準点·節点
- ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)
- ・・・・・偏心点(永久標識を設置しないもの)
- 2 偏心点に伴う観測方向(視通線)を、そのまま記入する。
- 3 適宜の白紙を用い任意の縮尺で作成する。

横浜市公共一次基準点網、観測図(GNSS)

(○○○地区)



(注) 1 点の記号等は、次の通りとする。

▲ ……電子基準点

△ ·····一、二、三、四等三角点

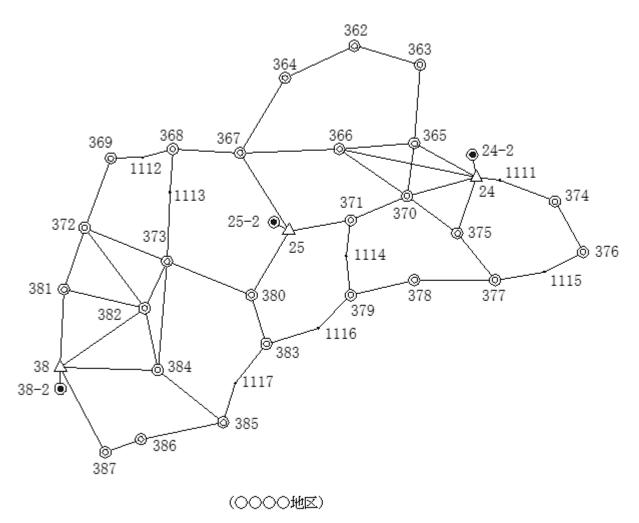
◎ ·····横浜市公共一次基準点·本点

● ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)

・ ・・・・・偏心点 (永久標識を設置しないもの)

- 2 偏心点に伴う観測方向(視通線)を、そのまま記入する。
- 3 適宜の白紙を用い 1/25,000 の縮尺で作成する。

横浜市公共一次基準点網、平均図 1:50,000



(注) 1 点の記号等は、次の通りとする。

▲ ……電子基準点

△ ····一、二、三、四等三角点

◎ ·····横浜市公共一次基準点·本点

● ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)

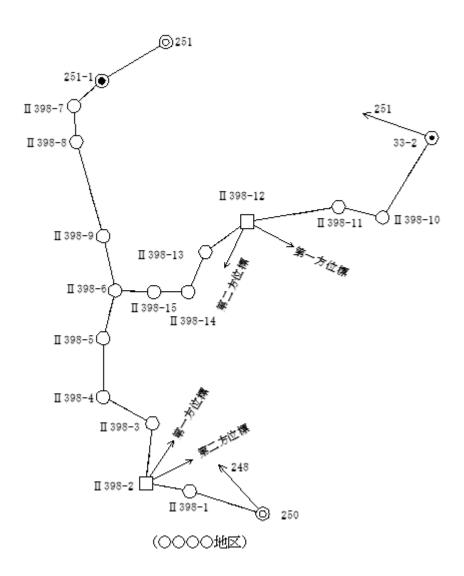
• ・・・・・偏心点(永久標識を設置しないもの)

2 適宜の白紙を用い 1/25,000 の縮尺で作成する。

横浜市公共一次基準点網 平均図 付表

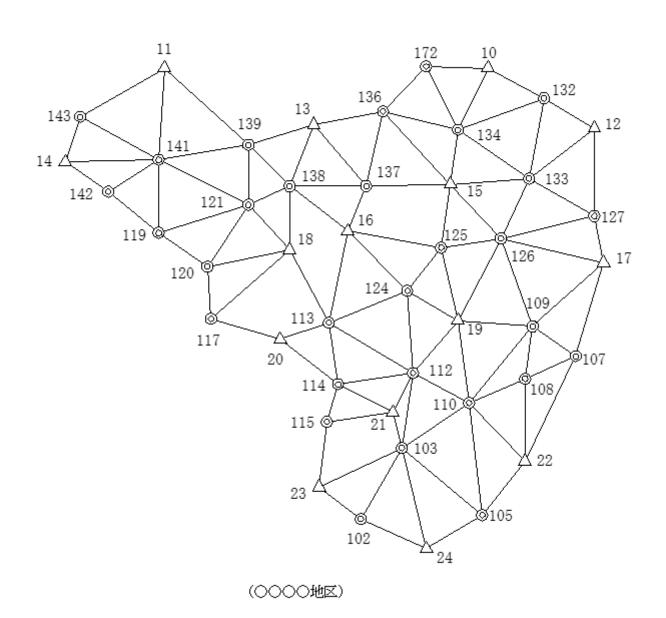
	補点設置のための折れ点					000000	
5種		第2	避電針	避雷針	避電針	薩雷針	
方位標		第1	避電針	避事針	避事許	強曲許	
	標職の	種類		金属標			
単丁 푈		短開		<u> </u>			
		垂		0-00			
		位置			拖下	施下	
補点		中中			0-000	0-000	
	標職の	種類	金属標	石標	金属標	金属標	
	設置の	公置	丁푈	班上	丁墨	되	
		名称	000・舞草	000・	00	000 000小学校	
		垂	00	8	000	000	
	9	種類	11 11 第 第 第	111 111 第 前	新点	"	

横浜市公共二次基準点網、平均図 1:10,000



- (注) 1 点の記号等は、次の通りとする。
 - △ ····一、二、三、四等三角点
 - ◎ ·····横浜市公共一次基準点·本点
 - ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)
 - ・・・・・偏心点 (永久標識を設置しないもの)
 - 2 偏心点に伴う観測方向(視通線)を、そのまま記入する。
 - 3 適宜の白紙を用い 1/25,000 の縮尺で作成する。

横浜市公共一次基準点網、平均図(GNSS)



(注) 1 点の記号等は、次の通りとする。

▲ ……電子基準点

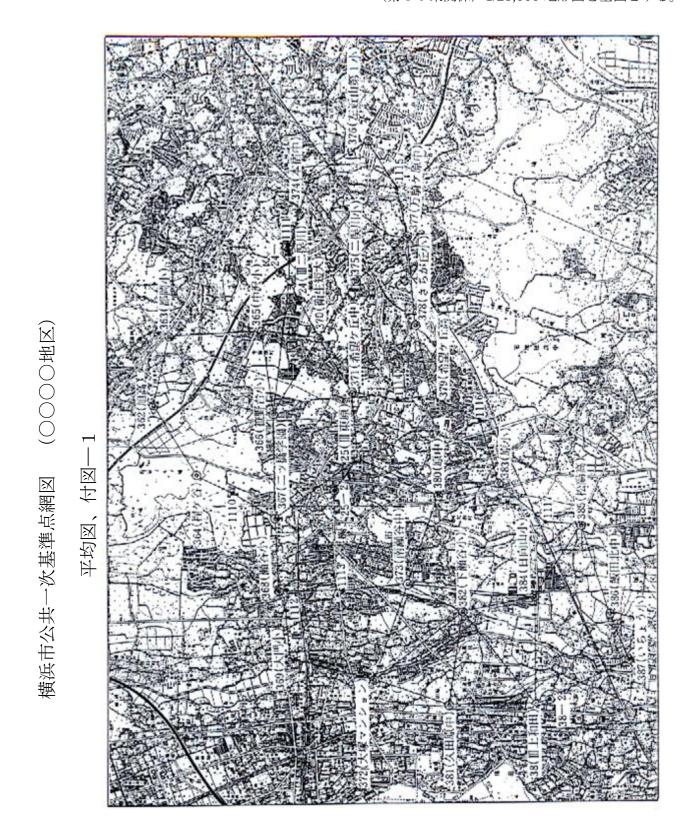
△ ……一、二、三、四等三角点

⊚ ·····横浜市公共一次基準点·本点

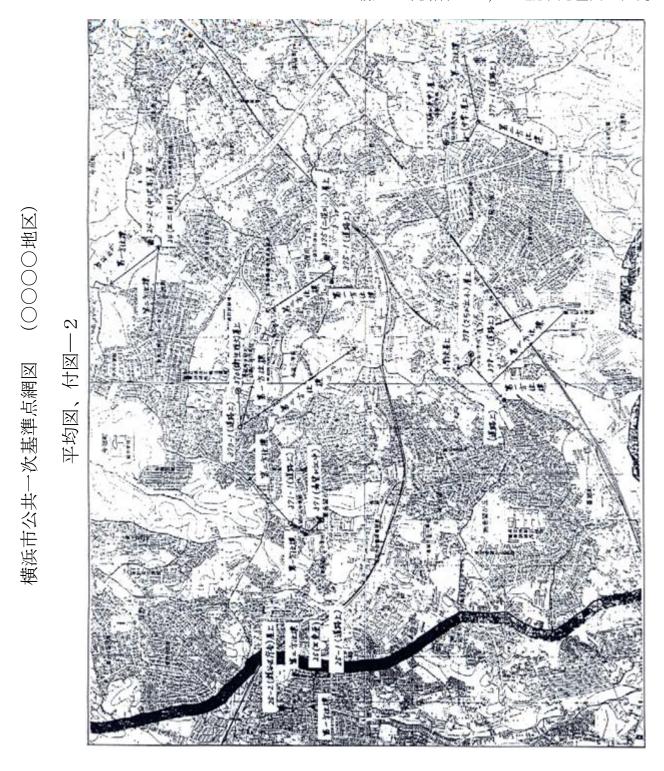
● ・・・・・偏心点(永久標識を設置したもの)

• ・・・・・・偏心点(永久標識を設置しないもの)

2 適宜の白紙を用い 1/25,000 の縮尺で作成する。

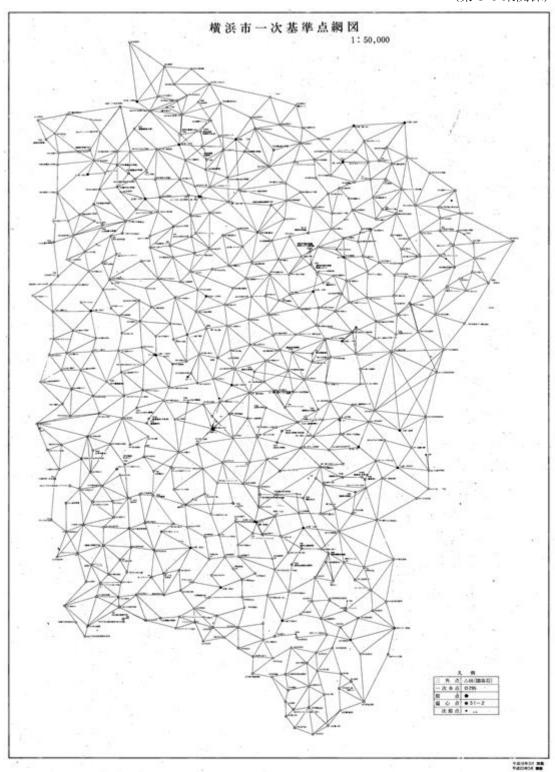


- 85 -



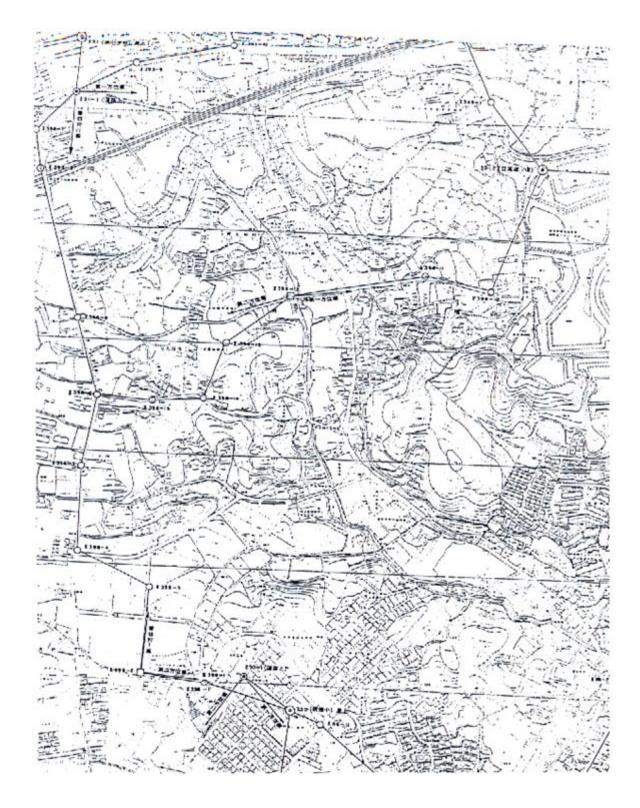
様式14-1

(第39条関係)

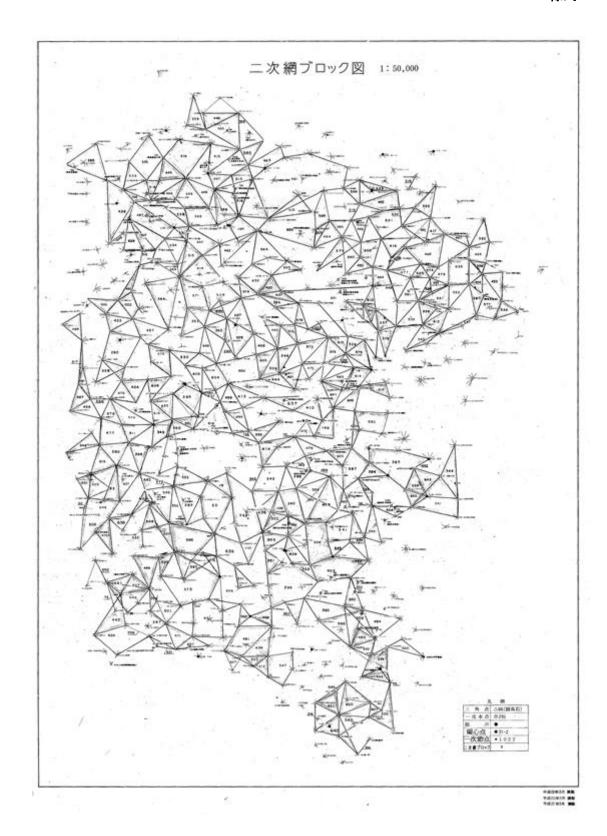


(第39条関係)

横浜市公共基準点網図 (○○○○地区) 1/5,000



様式14-3



横浜市一次基準点 点の記

点 名	○○○(○○○横浜)	メッシュ番号	(OO) LDOO-O-OO
所 在 地	緑区〇〇町〇〇〇一〇	地目	宅地
所 有 者	000000000 000		TEL000(000)0000
管 理 者	株式会社 〇〇〇〇		TEL000(000)0000
測標の種類	標石・金属標	設置位置	地下・地上・屋上
選点年月日	令和○○年○○月○○日	選点者	○○○○株式会社
設置年月日	令和○○年○○月○○日	設 置 者	○○○○株式会社
観測年月日	令和○○年○○月○○日	観測者	○○○○株式会社
備考	アンテナ高: ○.○○○m		
案内	O ANTA	1.44	吹き抜け 2.80

注:GNSS を使用した場合は備考欄に「GNSS による基準点測量」と明記すること。

写	真	

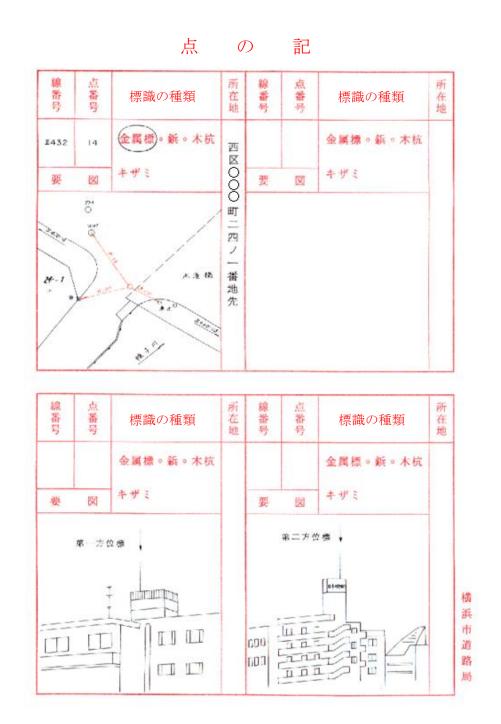
方位標の写真

一次本点、補点、偏心点、二次本点の写真

写真

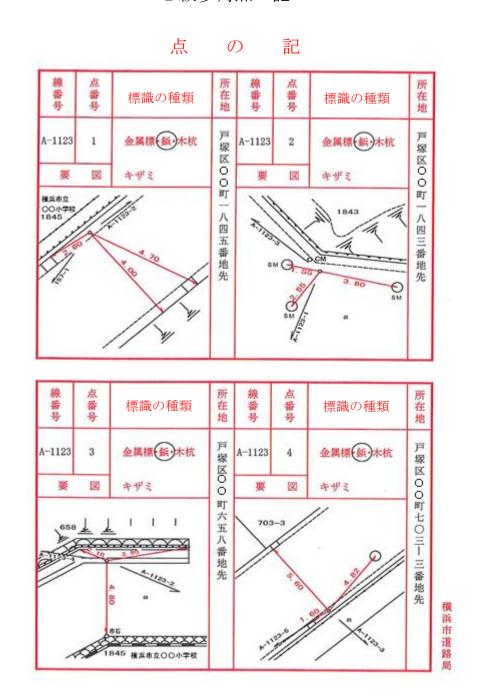
注:用紙はA4版とし、現況写真を貼付するものとする。

横浜市公共二次基準点 点の記



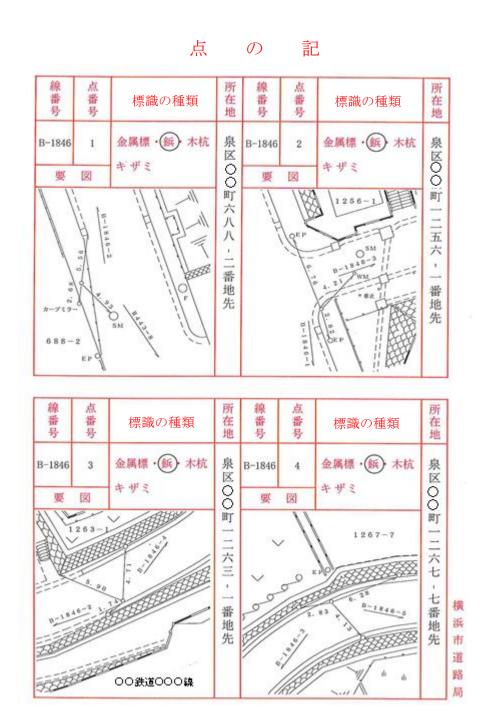
注:GNSS を使用した場合は欄外に「GNSS による基準点測量」とアンテナ高を明記すること。

1級多角点の記



注:GNSS を使用した場合は欄外に「GNSS による基準点測量」とアンテナ高を明記すること。

2級多角点の記



注:GNSS を使用した場合は欄外に「GNSS による基準点測量」とアンテナ高を明記すること。

(第42条関係・記載例を含む)

建標承諾書

令和〇〇年〇〇月〇〇日

計画機関の長殿

所有者 住所 横浜市〇〇区〇〇町〇〇-〇 管理者 氏名 〇 〇 〇 ⑩

公 共	番号	名 称	標識番号
基準点	000	(000マンション)	No.0-0000

	市	区	町	番地	地目
所在地	横浜	00	000	0 - - -	宅地

上記○○○ 所有 ○○○マンション屋上に横浜市公共基準点の標識を設置することを承諾する。

- 注 1. この標識は〇〇〇で設置したもので、各種測量の基準となる重要な標識のため、動かしたり、 破損したりしないよう注意を願います。
- 2. 不要の文字は、抹消すること。 (所有者と管理者の文字の何れか一方は、必ず抹消する。)

(第42条関係・記載例を含む)

(官公有地用)

測量標敷地調書

令和○○年○○月○○日

横浜市長 様

○○○○株式会社 印

測量標の所在地及び土地の所轄については、次のとおり相違ありません。

公共基準点		所在地	地目	位置	所轄機関名	管理者
番号	名称	7月1土4世	地日	7以. 匡.	川特像萬石	官 垤 伯
000	○○○小学校	OE0000	学校用地	屋上	横浜市教育委員会	○○○小学校長
000	〇〇団地	OKOOOO	宅地	屋上	神奈川県	○○○○管理課長

(備考) 管理者の承諾を裏面に添付すること。

○○株式会社 ○○ ○○

測量標敷地調書及び建標承諾書記載上の注意

- 1 原則として、建標承諾書は所有者より徴収するものとする。ただし、直接所有者より 徴収するのが困難な場合は、所有者を明示の上、その管理者より徴収することができる。
- 2 用紙の右下欄外に作業機関の測量係が署名する。(認印を押印することにより署名に変えることができる。)
- 3 敷地調書及び建標承諾書は、おおむね選点番号の若い順に綴るものとする。
- 4 地目については、不動産登記法施行令(昭和35年8月5日政令第228号)第3条、 不動産登記事務取扱手続準則(昭和52年9月3日民三第四四七三号通達)第117条 及び第118条による。

(第13条、第57条、第58条、第63条、第76条、第77条、第80条関係、記載例を含む)

○次基準点測量

横浜市〇〇地区

精度管理簿

測量計画機関 測量作業機関

横浜市道路局 〇〇〇株式会社

目 次

精度管理簿

項目	項	項	目	項		項	目	項
精度管理表								
観測値の点検計算結果								
厳密網平均計算結果								
平均図(写)								
観測図 (写)								

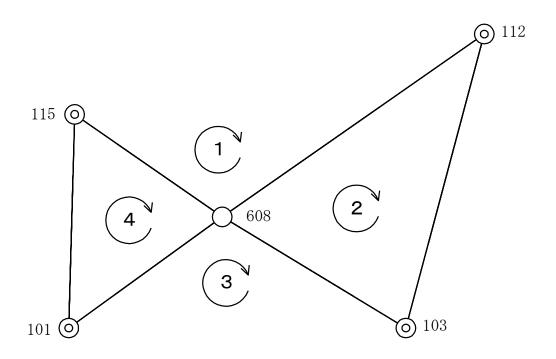
(注) 点の記号は各基準点網図・平均図に従う。

横浜市公共一次基準点測量精度管理表

	1	# King	機能が20年間では 甘物学会が置い第 (そのC)		第 四 条	報路市OO地区	*	-	HPERMS.	2	REALDER	小说题明名	-	OOO ANDERSE	ACCES.	機能	\rightarrow	8	8
14 15 15 15 15 15 15 15	14 15 15 15 15 15 15 15	100	AMA			令和 ○年 ○ 令和 ○年 ○	H O H	ě		*		BEENE		8			\dashv		İ
Newform	New Figure 1985 1 1 1 1 1 1 1 1 1		-	55553	#	~	FR		-							100	日本 ない 日本		
14	N	404	ĉ				18	E					0	が変数	Broom		-	5.5	1
14 15 15 15 15 15 15 15	14 ①	S	製包	#	FADRI	6960	25	垄	Herio	-		k			はは	126		表现	
1	A			-		е	9	110	0.060					2	38	8.3	***	g	7.00
Color Colo	Columbia					00	00	012	0.060					22		析点性質の	を	E	
1						9	0	021	0.040						489	14-	記録を	謹	批解
1	1														808	0.028	0.10	7000	0.30
## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ##	## ## ## ## ## ## ### ################											"	***	8					
#625: Abbut Mulyin #222 Abbut Mulyin #622. " 4,000 0 0 0 0 0 0 141 42 141 38 -4 -0,001 145 15 145 15 19 5 14 10 5 14 11 -1 -0,001 145 15 145 15 15 15 15	## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ### #			*	*						MK	4F	W.						
### ### ##############################	#53: About Mulyin #522 About Mulyin #522 -0.002 0 0 0 0 0 0 0 141.42 -141.38 -4 -0.001 145.13.51 145.13.49 -2 -5 14.10 -5 14.11 -1 -0.001 0 0 0 0 0 0 0 0 0 55.44 -0.25.44 0	100			*						不安工		80	8					
-0.002 0 0 0 0 0 0 0 -14142 -14138 -4	-0.002 73 IS 30 73 IS 31 -1 -0.33 10 -0.33 7 -3 44 22 44 10 -0.33 7 -3 44 10 -0.33	ANN	MARK	-	古典机	MEN	273	AMPK.	KURK	13	WIEH 7	*54 1. 温泉	()	#					
-0.001 145 1351 145 1349 -2 +5 14 10 +5 14 11 -1 #8 91 R #4 R 91 R #4 R 91 R	-0.001 145 1351 145 1349 -2 -5 14 10 -5 14 11 -1 RS SI RS RE- -0.001 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	T70.872	TTO. 870		. 0		-		. 14.88		-	の問題の報別	10						
-0.001 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	-0.001 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	633.833	433.812			-		-5 14 10	+5 IA II	7		1000	100	**					
40,002 78 18 50 78 18 51 -1 -0 33 10 -0 33 7 +3 49 52 44	-0.002 78 18 50 78 18 51 -1 -0.33 10 -0.33 7 -3 49 52 44	506.154	536, 115			0	0	26	**	•	200	-	26	ч					
		1308.896	1306.894					-033 10	-033 7		*			T					

観測値の点検計算結果

再設点 608 (○○○○湘南八景)



距離の残差

標高の点検

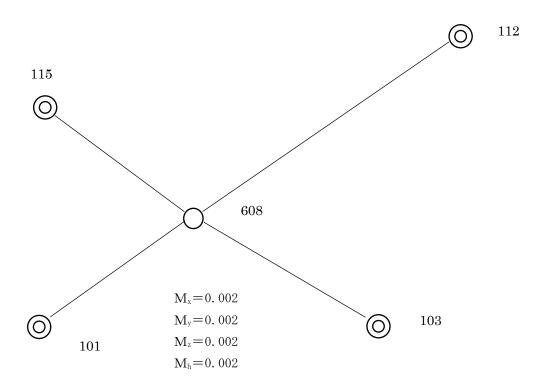
 $\begin{array}{c} \text{dh} \\ 1\ 1\ 5-6\ 0\ 8-1\ 1\ 2 \\ 1\ 0\ 011(\pm0.\ 060) \\ 1\ 1\ 2-6\ 0\ 8-1\ 0\ 3 \\ 1\ 0\ 3-6\ 0\ 8-1\ 0\ 1 \\ 1\ 0\ 1-6\ 0\ 8-1\ 1\ 5 \\ \end{array} \begin{array}{c} +0.\ 012(\pm0.\ 060) \\ +0.\ 011(\pm0.\ 050) \\ +0.\ 021(\pm0.\ 040) \end{array}$

中心角の点検

6 0 8 -3'' ($\pm 14''$)

厳密網平均計算結果

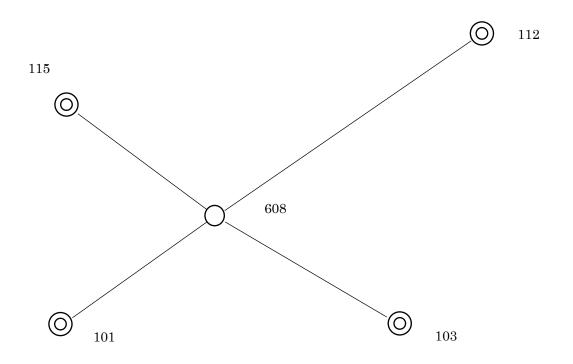
再設点 608 (○○○○湘南八景)



単位重量の標準偏差 M=1''.32 高低角の標準偏差 $M_{(v)}=2''$.70

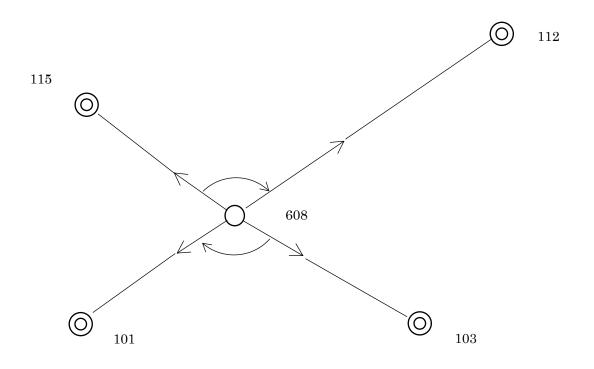
令和〇年度 横浜市〇〇地区 一次基準点測量 平均図

再設点 608 (○○○○湘南八景) 縮尺 (A3、又はA4に収まる任意の縮尺)



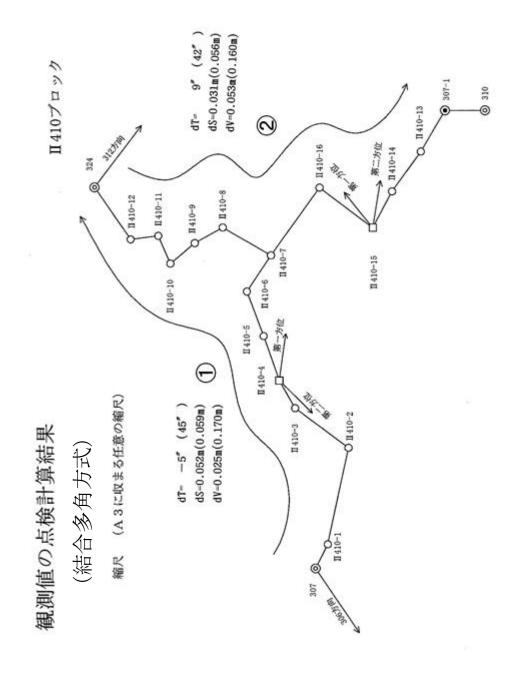
令和〇年度 横浜市〇〇地区 一次基準点測量 観測図

再設点 608(○○○○湘南八景) 縮尺 (A3、又はA4に収まる任意の縮尺)

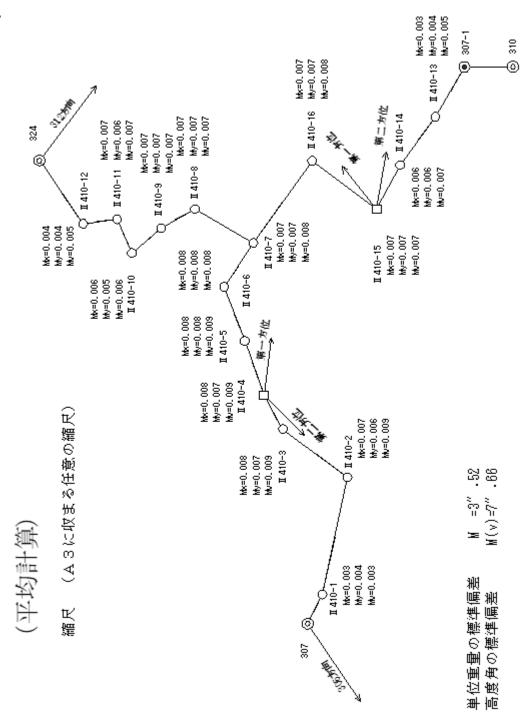


横浜市公共二次基準点測量精度管理表

8			Water State	100	7. 00		が	83								
8			51	£ #4	g	E	羅	900								
-	-	斯密轄平均計算	-	- M	**	所点性質の標準協談 (m)	FREE	0.10								
作製馬及	i	296	4	2	8.8	新加斯	*	0.028								
STORE STORE	8		事の事	のでは、	28		存器分	8								
000 4546H	8		数数		2	22			%	6	8	MONTH IN		电影锋式	3,4	
22	55		9						¥85±	敬	%.00000	# #2	2	100		平
小架器開名	PERM									数数		104 F. III	永久協議の報別等	裁	-	計
数 区标道数中	Δ1 3			E .						数	HAR-16 000	如形 アネロイド、部以中 教技技	*	高量	\$100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	*
MAN N	-KAK								-			15	. 7	7	•	
21-FEEE 20-7.	01 8%	-		Heren	0.060	0.060	0.040				E B	MAHAM	. 14.88	*5 l4 li	\$ 8 9	-033 7
3	ě	*	\$56 (m)	英語	0.011	0.012	0.021				4	Alleger.	. 14 42 .	5 14 10	8 8 4	-0 33 10
×	Д Д О В В	R	25	盤	0	66	6			a		22		9	0	7
MAKE CONST.	令和 〇年 〇月 〇日 令和 〇年 〇月 〇日	111		4000	Θ	00	9			嚴	*	MEN	. 0	165 13 49	0	38 18 18
*	E	故		0.0350					\dashv	**	*	AMM.	. 0	165 13 51	0	78 18 30
\$2	5	*		PERCH	=							2	E 0.00	÷0.00	-0.001	÷0.002
世紀を記録を記載がま (そのC)	大学をおりません		408 C)	報合業	6.					*	**	张阳 统	770.870	218 825	506.115	1306.884
			404	5	-	_			_		12	ANNE	TO. 872	CO. 813	500, 154	1308, 898
を 素 名	E 69			製力製	8						097	C Barren	501~809	101~809	511~800	608~112



厳密網平均計算結果



@ #

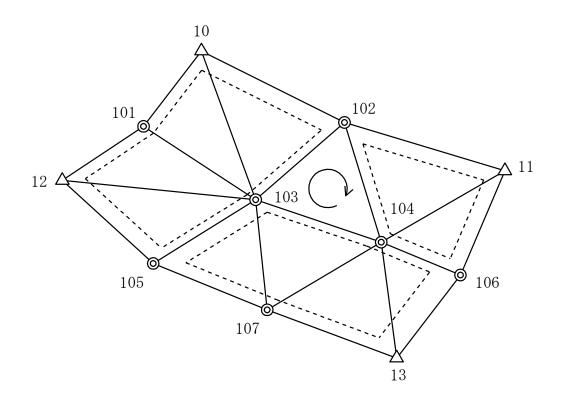
令和○年度 横浜市○○地区

- 109 -

横浜市公共基準点測量精度管理表 (GNSS)

8	8	8	0	8,	0	0.0	,						8	10 to		SCL ME	4	
8	1.100000000000000000000000000000000000	-1887-76 OCCO	N 0000	SP SANGE COCO	8	88	3						ACAZIBORISM	868		4	# H	
の実現技	Ĺ	1		0				_	_				<u></u>	HE91		\$ KG		
000 eaceant		42又は方位角	2715/2011		0.015	0.015	0.005	0.005	0.005	0.005	0.005					ų u	0.00(0.000)	
8 8		42XI	234		- 0.002	-0.000	0,000	0.001	900.0	-0.005	0.003			ン雑毛)	AOR	(8188) D. M. 22	1603.091 CB. 677)	
THEFT	*		_	H	_		_	_	_	_	_			(ロシション権の)	L	200		_
7.44	100	方位角	21-tracki		0.015	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015			立物制集	X00V 015-9E	(61944) 2X, 2Y, 42	1933 995	
WEGGERALD ONCKA 7.	*	AY又は方位角	16.20		9 6 6	0.001	N 000	000	100 0	0000	0.00				2 V	 W:	100	
THE REAL PROPERTY.	×		E				_					_			×	:0	9.	
		方位角	211/2/01		0.015	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015					160	88	8
######################################		4×又は方位角	62		9 00 00	0.00	0.001	0.00	90.0	X 00 00	- 0.003				×	IN ISRUM	6 0	6
# 22 # 22				L				_	_						D	SP MAN	90.00	9,008
* *		100	OM(8)(8)		200,000	300, 138	408,006	A01. 203 075, 961	84.30	573.807	1942.094			RAMPROSTAL		Presion.	0.050	8
A (40C)	223		_	Į,	- 10	- 65		n 85	-		- 11			#6A029	水平位置	37.05	66	ő
Occuration (100)	SHOWEN	. 4.	36.	4	S 50	103	22 5	8 =	S	50	8 8				*	200	0.000	0.033
8 8		20 M	: 0	,	2 2	2	ŭ.	5 20	20	Ħ:	:::					4 4	10.00	501

用紙の大きさば44判とする



重複基線ベクトルの各成分の較差

No.103~No.105

DX=0.007(0.020)

DY=0.010(0.020)

DZ=0.005(0.020)

No.104~No.106

DX=0.002(0.020)

DY=0.009(0.020)

DZ=0.012(0.020)

基線ベクトルの各成分の閉合差

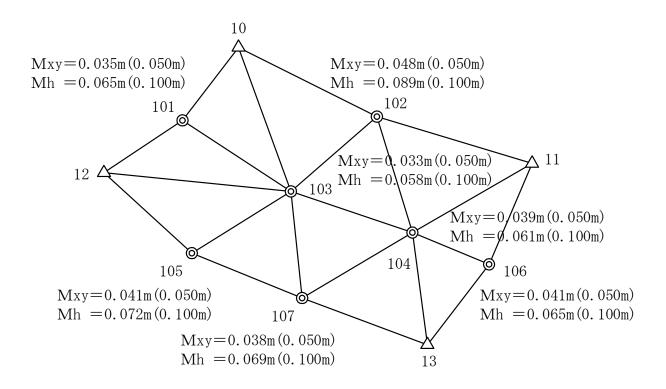
No.102~No.104~No.103~No.102

DX=-0.003(0.043)

DY = 0.002(0.043)

DZ=-0.006(0.043)

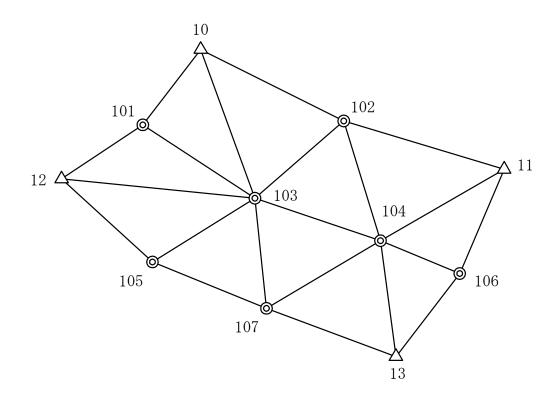
厳密網平均計算結果



令和○年度 横浜市○○地区

一次基準点測量 平均図 (GNSS)

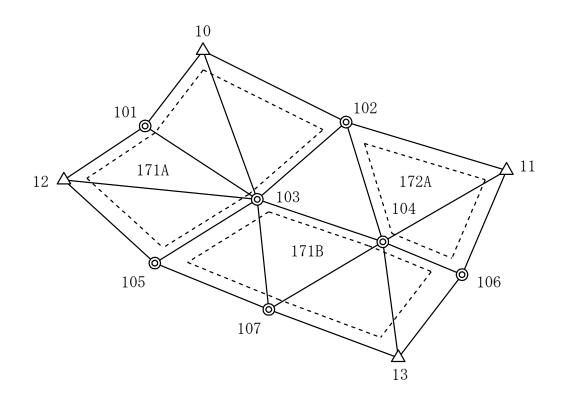
縮尺 (A3、又はA4に収まる任意の縮尺)



令和○年度 横浜市○○地区

一次基準点測量 観測図 (GNSS)

縮尺 (A3、又はA4に収まる任意の縮尺)



横浜市公共一次基準点(本点)成果表

世界測地系

は (測地成果2011) ジオイド・モデル 日本のジオイド0000Ver.0.0 横浜市公共基準点成果表・点の記

点名		(000	-		
所在地	南区〇〇			TEL 045-	000-0000
所 有 者	00 000	居住管理人)			
設置年月	令和 14 4	年 11 月	設置法	屋 上	
備考	GNSS測量による	i			
8					
	-63 902.		-B≈ 35	The Control of the Co	
Y=	-21 832.	547 -	L= 139	35 34.450	r
H=	-		縮尺係数= 0.	999906	
00.000.000.000	イド高: 36.5				
視準点	200,000,000	平均方向力	-	の真数	備考
真北方	0.0000	0" 8' 22	50.00		
1	266	41 38 24		3, 515	10.35
2	27	110. 42 57		0.824	视通不可
	229 I 永田村)	232 15 14 310 56 14	3 U 110.351	3. 177	搜通不可
5 28(山水田村)	310 00 14	621		記載不可
6	-				
7					
8			1		
9	9			1	
10					
1	¥ #8	(R)	案内図 (MD 14 - 2 -	42) 1/10,000
5	1400	(H			

調製 令和〇年〇月〇日

注:GNSS を使用した場合は備考欄に「GNSS 測量による」とアンテナ高を明記すること。

横浜市公共一次基準点(補点等)成果表

横浜市公共基準点 (補点) 観測結果・点の記 ジオイド・モデル 日本のジオイド0000Ver.0.0

点 名	000	0-1	i i	(0	00	۰ ر	11	ツ)
所 在 地	南区〇〇1	丁目 217-1	番地先						
設置年月	令和 15 年	1月 観測	(旧点名	265-1)					
備 考	, X= -63 750 Y= -21 933							ド高 :	こよる 36.522 m 99906 .
視準点の名称	方向力	4	距射						
679	146 24 21	1.	m 182, 251	T	β1	:	96 -	-57	15
					β2	=	225	14	14
					β3	n	301	54	11
					β2-β	1=	128	16	59
				_	β3-B		76	39	57
					β3−B	Į=,	204	56	56
(方向角 2	(3, 51, 30,)	(5)	11 (00)	○機 A 伸3* 38′ 35″			4	88* 18	32")
(方南角 2	3, 51, 36,	(方) 大ツ川窟隠舊					4	188* 18	
(方向角 2	1	大ツ川庭園観		38' 35"	~ En	4	4		(32")

調製 令和〇年〇月〇日

注:GNSS を使用した場合は備考欄に「GNSS 測量による」とアンテナ高を明記すること。

	村	横浜市公共	+二次基	準点成果		世界》 (別地成果 ジオイド・ ジオイド00	モデル
路線名	П 610	多'角	測 量	成果表	H400	221-11-00	No.
点番号	## BE X	長 矩	辺 長	方向角	輸尺係数	摄高	
	- A	Y	S	* / /	m	. н	N m
382	-	-18 729, 154		354-10-35 5	0.999904		36,421
П 610-18	-54 849, 808	-18 759, 586	59, 858	356-19-10 €	0.999904		
П 610-17	-54 790.073	-18 763. 428	27. 154	45-59- 0 €	0, 999904		,
II 610-16	-54 771, 2046	-18 743, 900	110. 256	70- 1-34 9	0.999904	39,140	,
II 610-15	-54 733, 5416	-18 640, 276	71.588	26-25-14 €	0. 999904	38.335	
II 610-14	-54 669, 4304	-18 608, 422	104, 192	59-49-24 🕏	0.999904	33.722	36.4203
П 610-13	-54 617.056	-18 518.350	67. 4393	43-45-59	0.999904	ž 29.480 j	36.420
II 610-12	-54 568, 3543	-18 471. 7013	137. 642	37-19-48	0.999904	24.581	36.418
П 610-11	-54 458, 907	-18 388, 2345	114.012	356-42- 5 ₫	0.999904	15.170	36.418
I 610-10	-54 345, 083	-18 394, 794	\$		0. 999904	8.052;	36.418
II 610-13	第一方位標			50-29- 9 €	ď.		
	第二方位標			241- 4-35 ₺	1		
	第三方位標			317-31-19 ≉	1		
	縮尺係数		. 0 = =		点换者	00.00	

注:GNSS を使用した場合は欄外に「GNSS 測量による」を明記すること。

様式19-4

(第60条関係、記載例を含む)

1級多角点成果表

世界測地系 (測地成果2011) ジオイド・モデル 日本のジオイド0000Ver.0.0

	10 10	15 TH	祖 長	方	向务	箱尺係数	標高	ジオイド高
点番号	x	Y	S		4	10	H	N
	m	m	m		, .		m	m
157-1	-69166 . 996	-29188 . 014	43 . 212	24 -	39 - 22	0,999910	73.246	37.020
A-1123-1	-69127 . 723	-29169 , 987	39 . 114	40 -	33 - 0	0.999910	69.500	37.020
A-1123-2	-69098 , 001	-29144 . 558	86 . 038	330 -	7 - 21	0.999910	67.610	37.020
A-1123-3	-69023 . 399	-29187 . 417	157 . 489	313 -	26 - 6	0.999910	67.036	37.020
A-1123-4	-68915 , 121	-29301 , 778	37 . 916	233 -	25 - 41	0.999911	51.836	37.030
A-1123-5	-68937 . 711	-29332 . 227	59 . 139 5	245 -	28 - 34	0.999911	51.490	37,030
A-1123-6	-68962 . 257	-29386 . 029	257 . 680	224 -	39 - 34	0.999911	50.730	37.030
A-1123-7	-69145 . 543	-29567 , 148	152 . 744	223 -	0 - 48	0.999911	47.860	37.050
A-1123-8	-69257 , 228	-29671 . 345	58 , 086	315 -	21 - 24 7	0.999911	48,676	37.050
A-1123-9	-69215 , 901	-29712 . 160	168 . 353	329 -	22 - 36 2	0.999911	50.286	37.060
-1123-10	-69071 , 028	-29797 . 918	186 . 563	339 -	41 - 33	0.999911 4	48.906	37.060
196-11	-68896 . 061	-29862 , 666	£	-	-	0.999911	49.276	37.070
				-	-		_	
_			De	_	-			
				-	-			
				-	-			
				- 1	-			
_				-	-			
_				-	-			
				-	-			
				-				
				-	2			
				-	-			
				-	-			
					-			

2級多角点成果表

世界測地系 (測地成果2011) ジオイド・モデル 日本のジオイド0000Ver.0.0

	28 ME	\$3. IR	10 H	1/3	14	A	油尺係数	但 高	ジオイド高
点番号	X	Y	S		n		m	H	N N
II 443-8	m -63124 . 905 ×	m 29029 . 276 3	m 88.913	995	26	27.3	0.999910 ×	m 26.940 y	m 37.040
B-1846-1	-63051 , 679		44 . 970		40 -		0.999910	28.770 2	
B-1846-2	-63007 . 183 ^y	-29086 . 219 X	43 . 219	70 -	18 -	14 2	0.999910 7	28.910	37,050
B-1846-3	-62992 . 617 ⁹	-29045 . 529 2	44 . 929	36 -	44 -	48 7	0.999910	33.4702	37.050
3-1846-4	-62956 . 616 ³	-29018 , 649 X	33 . 831 2	101	11 -	28 >	0.999910	39.110	37.040
3-1846-5	-62963 . 182 ³	-28985 , 461 7	77 . 662	57	41 -	347	0.999910	43,430	37.040
3-1846-6	-62921 . 675 ¥	-28919 , 822	31 . 036 3	44 -	19 -	49 7	0.999910	47.180	37.040
3-1846-7	-62899 . 474	-28898 , 134	52.047)	81 -	4-	1	0.999910	50.950	37.040
3-1846-8	-62891 . 392 7	-28846 , 718	91 . 261	4	24 -			55.710	an con
3-1846-9	-62846 . 328	-28767 , 359	68 . 702	6	38 -		0.999910	61.1102	
3-1846-10	-62780 . 856	-28746 . 542	42 . 092	- Carlotta	46	6	0.999910 2	62.590	37.020
\-236(B)-10	-62744 . 489 7	-28767 . 735 4		-				56,370	37.030
						4			
				-		-			
				- 5		-			
					-	-			
-					-				
				-	-				

品質評価表 総括表(一次基準点記載例)

製品名	横浜市公共一次基準点測	量データ	
ライセンス	横浜市	作成時期	令和〇年〇月〇〇日(納品日)
作成者	横浜市道路局	座標系	平面直角座標 IX系
領域又は地名	OOE	検査実施者	株式会社〇〇測量 課長 〇〇 〇〇

37£	- 40 FF			品質要求			品質評価結果
番号	データ品質 適用範囲	ᆸᄉᄴ	論 理	位 置	時 間	主 題	
7	<u>№</u> 711年624	完全性	一貫性	正確度	正確度	正確度	(合否)
				(絶対)平均計算の結果			
				水平位置の標準偏差 5cm以内			
				標高の標準編差10cm以内			
1	基準点	誤率 0%	誤率 0%	(相対)点検測量の結果	誤率 0%	誤率 0%	合格
				重複する基線ベクトルの較差			
				水平の較差20mm以内			
				標高の較差30mm以内			

[※]品質評価表の総括表は、個別表を基に作成するものとする。

用紙の大きさはA4判とする。

[※]品質要求欄には製品仕様書に示された数値(例:0%)を記載する。

品質評価表 個別表(一次基準点記載例)

データ	为品質適用範囲	横浜市公共一次基準点	ā	
	品質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果
コク州	過 剰	誤率 0%	(全数検査)成果数値データ等に、重複 又は過剰なデータはないか検査プログ ラムまたは目視で検査	誤率 0%
完全性	漏れ	誤率 0%	(全数検査)成果数値データ等に、漏れのデータはないか検査プログラムまたは目視で検査	誤率 0%
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)成果数値データが成果数値 データファイル標準様式に適合している か検査プログラム等で検査	誤率 0%
論 理 一貫性	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)成果数値データ等が応用スキーマと矛盾がないか検査プログラム等で検査	誤率 0%
黄江	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)成果数値データ等が定められた定義域の中にあるか検査プログラム等で検査	誤率 0%
	位相一貫性			
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準編差5cm以内 標高の標準編差10cm以内	(全数検査)平均計算による水平位置の標準偏差、 標高の標準偏差が許容範囲内か精度管理表より許 容範囲内か目視等で検査	水平位置の標準編差2cm 標高の標準編差5cm
位 置正確度	相対又は内部 正確度	点検測量の結果の重複する基 線ベクトルの水平20mm以内、 高さ30mm以内	10%抽出の点検測量結果は精度管理 表より許容範囲内か目視等で検査	水平:10mm 高さ:15mm
	グリッドデータ位置 正確度			
	時間測定正確度			
時 間 正確度	時間一貫性			
	時間妥当性			
	分類の正しさ			
主題正確度	非定量的属性の 正しさ	誤率 0%	(全数検査)成果数値データが製品仕様 書等と比較して、属性が正しく記載され ているか検査	誤率 0%
	定量的属性の正し	.さ		

[※]品質評価は、抽出検査及び全数検査により行う。

用紙の大きさはA4判とする。

[※]品質評価における品質要求及び品質評価方法は、製品仕様書に基づき記載するものとする。

[※]評価をしないものは で表示する。

品質評価表 総括表

製品名	横浜市道路台帳平面図情報レベル 500 空間データ			
ライセンス	横浜市	作成時期	令和○○年○○月○○日(納品日)	
作 成 者	横浜市道路局道路部道路調査課	座標系	平面直角座標系 区系	
領域又は地名 横浜市全域		検査実施者	株式会社〇〇測量 課長〇〇 〇〇	

				品質要求			口标证件出		
番号	データ品質適用範囲	完全性	論 理 一貫性	位 置正確度	時 間 正確度	主 題 正確度	品質評価結果 (合否)		
1	道路、鉄道	誤率 0%		水平位置の 標準誤差		誤率 0%	合格		
2	行政区、行政界	誤率 0%		6.25m 以内		誤率 0%	合格		
3	基準点	誤率 0%		座標成果と の較差 0m		誤率 0%	合格		
4	地図記号、地図情報レ ベル 500 注記	誤率 10%以内	誤率 0%		_	誤率 10%以内	合格		
5	道路施設、鉄道施設	誤率 5%以内				誤率 5%以内	合格		
6	建物	誤率 5%以内		水平位置の 標準偏差		誤率 5%以内	合格		
7	水域(河川·湖沼等)	誤率 5%以内				0.25m 以内		誤率 5%以内	合格
8	道路境界標	誤率 0%		座標成果との 標準偏差 0m		誤率 0%	合格		
9	植生、小物体	誤率 10%以内				誤率 10%以内	合格		

データ品質適用範囲		道路、鉄道		
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果
完全性	過剰	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、重複 又は余分なデータがないか検査プロ グラム又は目視で検査	誤差 0%
元王注	漏れ	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、不足したデータがないか検査プログラム又は目視で検査	誤差 0%
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(全数検査)数値道路台帳平面図データと成果数値データを検査プログラム 又はモニター表示にて目視検査	水平位置の標 準偏差 0.25m
位 置 正確度	相対又は内部 正確度	_	_	_
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	_	_	_
	時間測定 正確度	_	_	_
時間 正確度	時間一貫性	_	_	_
	時間妥当性	_	_	_
	分類の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で分類に矛盾がないか一対一の比較 検査	誤率 0%
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で種別名称等に矛盾がないかー対ー の比較検査	誤率 0%
	定量的属性の 正確度	_	_	_

データ品質適用範囲		行政区、行政界		
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果
完全性	過剰	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、重複 又は余分なデータがないか検査プロ グラム又は目視で検査	誤差 0%
元主任	漏れ	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、不足したデータがないか検査プログラム又は 目視で検査	誤差 0%
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図デー タファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(全数検査)数値道路台帳平面図データと成果数値データを検査プログラム 又はモニター表示にて目視検査	水平位置の標 準偏差 0.25m
位 置正確度	相対又は内部 正確度	I	_	-
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	I	_	-
	時間測定 正確度	I	_	-
時間 正確度	時間一貫性	_	_	-
	時間妥当性	-	_	_
	分類の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で分類に矛盾がないか一対一の比較 検査	誤率 0%
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で種別名称等に矛盾がないか一対一 の比較検査	誤率 0%
	定量的属性の 正確度	_	_	_

データ品質適用範囲		基準点		
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果
完全性	過剰	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、重複 又は余分なデータがないか検査プロ グラム又は目視で検査	誤差 0%
元主任	漏れ	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、不足したデータがないか検査プログラム又は目視で検査	誤差 0%
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図デー タファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%
	絶対又は外部 正確度	座標成果との較差 0m	(全数検査)数値道路台帳平面図データと成果数値データを検査プログラム 又はモニター表示にて目視検査	座標成果との 較差 0m
位 置 正確度	相対又は内部 正確度	I	_	_
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	I	_	_
	時間測定 正確度	I	_	_
時 間 正確度	時間一貫性	ı	_	_
	時間妥当性	-	_	_
	分類の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で分類に矛盾がないか一対一の比較 検査	誤率 0%
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で種別名称等に矛盾がないか一対一 の比較検査	誤率 0%
	定量的属性の 正確度	_	_	_

データ品質適用範囲		地図記号、地図情報レベル 500 注記			
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果	
= 스/M	過剰	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 3.0%	
完全性	漏れ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 2.0%	
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合しているか検査プログラムで検査	誤差 0%	
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%	
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%	
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%	
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
位 置正確度	相対又は内部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	_	_		
	時間測定 正確度	_	_	1	
時 間 正確度	時間一貫性	_	_	_	
	時間妥当性	_	_	_	
	分類の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 3.5%	
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 5.8%	
	定量的属性の 正確度	_	_	_	

データ品質適用範囲		道路施設、鉄道施設			
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果	
つ 仝 歴	過剰	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 0%	
完全性	漏れ	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 2.0%	
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%	
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%	
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%	
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%	
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
位 置正確度	相対又は内部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	_	_	_	
	時間測定 正確度	_	_	_	
時 間正確度	時間一貫性	_	_	_	
	時間妥当性	_	_	_	
	分類の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 3.5%	
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 5.8%	
	定量的属性の 正確度	_	_	_	

データ品質適用範囲		建物			
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果	
完全性	過剰	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 0%	
元王汪	漏れ	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 2.0%	
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%	
 論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%	
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%	
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)離れている、接している、 重なっている等の図形同士の位置関 係の一貫性が保たれているかを検査 プログラムで検査	誤差 0%	
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
位 置正確度	相対又は内部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
	グリッドデータ 位置正確度	_	_	_	
	時間測定 正確度	_	_	-	
時 間正確度	時間一貫性	_	_	_	
	時間妥当性	_	_	_	
	分類の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 3.5%	
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 5.8%	
	定量的属性の 正確度	_	_	_	

データ品質適用範囲		水域(河川·湖沼等)			
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果	
つ 仝 歴	過剰	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 0%	
完全性	漏れ	誤率 5%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 2.0%	
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%	
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%	
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%	
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%	
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
位 置正確度	相対又は内部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物を現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m	
	グリッドデータ 位置正確度	-	_	-	
	時間測定 正確度	ı	_	I	
時 間正確度	時間一貫性	I	_	I	
	時間妥当性	-	_	-	
	分類の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 3.5%	
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 5.8%	
	定量的属性の 正確度	_	_	_	

データ品質適用範囲		道路境界標		
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果
完全性	過剰	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、重複 又は余分なデータがないか検査プロ グラム又は目視で検査	誤差 0%
元主任	漏れ	誤率 0%	(全数検査)参考資料と比較し、不足したデータがないか検査プログラム又は 目視で検査	誤差 0%
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合しているか検査プログラムで検査	誤差 0%
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%
	絶対又は外部 正確度	座標成果との較差 0m	(全数検査)数値道路台帳平面図データと成果数値データを検査プログラム 又はモニター表示にて目視検査	座標成果との 較差 0m
位 置 正確度	相対又は内部 正確度	_	_	-
	グリッドデータ 位 置 正 確 度	_	_	-
	時間測定 正確度	_	_	_
時間 正確度	時間一貫性	_	_	-
	時間妥当性	_	_	_
	分類の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で分類に矛盾がないか一対一の比較 検査	誤率 0%
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 0%	(全数検査)地物と参考資料又は現地 で種別名称等に矛盾がないか一対一 の比較検査	誤率 0%
	定量的属性の 正確度	_	_	_

データ品質適用範囲		植生、小物体				
品質	質要素	品質要求	品質評価方法	品質評価結果		
= 스M	過剰	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した区域を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 3.0%		
完全性	漏れ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した区域を参考資料、空中写真又は 現地で検査	誤差 2.0%		
	書式一貫性	誤率 0%	(全数検査)数値道路台帳平面図データファイル形式の仕様に適合している か検査プログラムで検査	誤差 0%		
論 理	概念一貫性	誤率 0%	(全数検査)インデックスレコードに対して矛盾が無いか検査プログラムで検査	誤差 0%		
一貫性	定義域一貫性	誤率 0%	(全数検査)主題属性の定義域並びに 地物の空間及び時間範囲の定義域の 中にあるか検査プログラムで検査	誤差 0%		
	位相一貫性	誤率 0%	(全数検査)図形同士の位置関係の一 貫性が保たれているかを検査プログラ ムで検査	誤差 0%		
	絶対又は外部 正確度	水平位置の標準偏差 0.25m 以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地域を数値図又は現地で検査	水平位置の標 準偏差 0.25m		
位 置 正確度	相対又は内部 正確度	_	_	I		
	グリッドデータ 位置正確度	_	_	-		
	時間測定 正確度	_	_	-		
時 間正確度	時間一貫性	_	_	_		
	時間妥当性	_	_	_		
	分類の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 3.5%		
主 題 正確度	非定量的属性 の正しさ	誤率 10%以内	(2%抜取検査)評価手順に基づき選択 した地物と参考資料、空中写真又は 現地で一対一の比較検査	誤率 4.8%		
	定量的属性の 正確度	_	_	_		

成果数値データファイル標準様式

基本構造

- 1) 1行1レコードのカンマ区切りのテキストファイルとする。
- 2) 文字コードは ASCII コード、漢字コードはシフト JIS コードとする。
- 3) 拡張子は "TXT" とする。
- 4) レコードの記述方法

データ区分 区切り 項目1 区切り 区切り 項目n CRLF

その行のデータの種類を表す記号。1文字目が英字、2,3文字目が数字の3文字とする。 データ区分

区切り

項目1~項目n

各データの項目は、「,」(カンマ)によって区切るものとする。 項目を省略する場合は、「,,」とする。(スペースは入れない。) データ区分に応じて項目数は変わる。項目数は記述内容のとおり。 各行の終了コード(ODOAh)で、各行の最大長は、CRLFを含まず、128 バイトとする。

留意事項

1) 名称・コメントなど、文字として認識するデータには、"," (カンマ) を使用しない。

2) 点名称、測器名称、標尺名称、水準点番号などの名称、コメントは全角文字(英数字については半角文字を 原則とする)とし、それ以外のデータは、半角文字とする。

記述内容

1)説明文

データ区分: Z00 ~ Z03

容: 作業内容のコメントを記載する。

Z00 コメント(省略可)、フォーマット識別子、フォーマットバージョン(02.00で固定)

Z01 業務タイトル名(基準点のみ省略可)

Z02 測地系(0(世界測地系)、1(日本測地系))、平面直角座標系番号(省略可): Z02は基準点のみ適用

2) 開始データ

データ区分: A00 (基準点)

内 容: 成果表データの開始フラッグ

3) データ

データ区分: A01 (基準点) 内

容:点番号、点名称、緯度、経度、X座標、Y座標、座標系、標高、等級

①点番号:基準点は5桁の整数を標準とする。

②名 称:40バイト以下

③緯 度:小数点形式とし秒以下4桁とする。 (DD°.MM′SS″SSSS)

④経 度:小数点形式とし秒以下4桁とする。 (DDD°.MM'SS″SSSS)

⑤X座標:小数点形式、m単位とし、基準点はm以下3桁までとする。

⑥Y座標:小数点形式、m単位とし、基準点はm以下3桁までとする。

⑦座標系:平面直角座標系番号

⑧標 高:小数点形式、m単位とし、m以下3桁までとする。

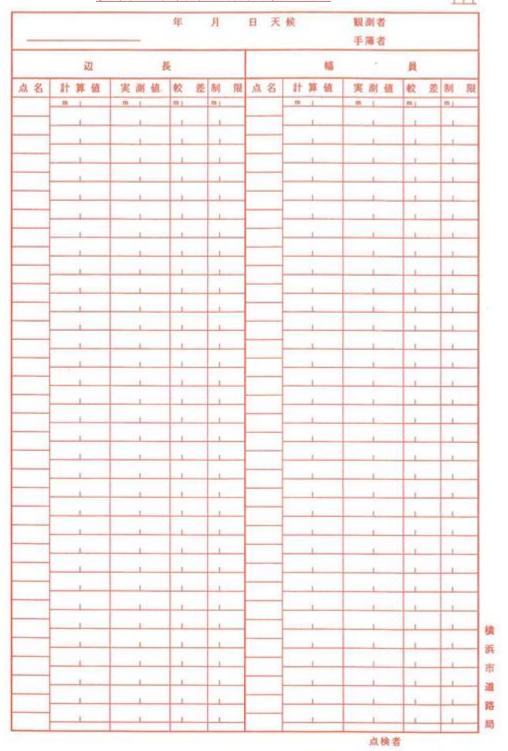
4) データの終了

データ区分: A99 (基準点)

容: 成果表データの終了フラッグ

作業区分欄には、再設または廃棄の区分を記載する。 用紙の大きさはA4判とする。|

境界点間測量精度管理表



精度管理表 道路台帳平面図・区域線図データ作成

		딢																				
≁		開制																				
换		脱落																				
Ų.			各各	F法																		
J		Ш	凶面裙	ケ服 -																		
術 者			図名又は図面番	図郭及び方眼寸法	值等			排	用	√□												
主 任 技 術		頂	図名	海	座標值等	方位	凡例	図歴等	その他	接												
王伯			>	(整	编			∄	r													
		朝記																				
5名		脱落																				
棄機		H																				
測量作業機関名							幺	重類												等)		
須		Ш	形状	種類	種類	位置	等形	号の			種類			8	款			田		(幅員等)		
			区域界形状	記号の種類	記号の種類	記号の位置	植生界等形状	植生記号の種類	種類	形状	位置・	数值	行政名	居住地名	交通施設	小物体	水部等	土地利用	山地等	寸法(
臣		通	型		-7	_	任	•				篠	₹	臣	121	マ	Ŕ	+	ュ	'∀'		
朔	年 年 月		諸	(621*)	将 場 班	(623*)	草	(83**)	変形地	(72**)	基準点				ļ	Ħ			딞			
脒		誤記																				
作	申阻																					
画		脱落																				
脒			(41**)	(420*)	(421*)	22*)	(423*)	(424*)	(425*)	(456*)	(21**)	(520*)	(521*)	(522*)	(523*)	(524*)	(525*)	(*019)	(611*)	(612*)	(613*)	(614*)
作		Ш	(4		(4.	・井戸(422*)	替 (4.	(4.	(4)	(4)	(5)	(2)	(2)		(2)		(2)		9)		9)	9)
K			形状	記念碑等	対		• 配 松	111	师	5億	12	TATE:	-1 11	水門	ĵı	く方向	惟標	.斜面	1mlms/	法面保護		_
		頂		記念	消火栓	噴水	421	灯台	観測	輸送管	形步	桟橋	護岸	澳	水制	流力	距離	ΥI	被覆	法国	¥U	7
鄵			公共施設	N	0 ₹]6-	令 を	#			おおり		长	紀世	再把	A			国			∃
台		具	\langle								六								郑		#	ŧ.
21 面番		開制																				
図名又は図面番号		脱落																				
<u>※</u>					1		(* <u>*</u>	*	(*:	(* <u>*</u>	(<u>*</u>	(*97	1		(11*)	(*:						
		Ш			• 道幅		(220*)	階段・1ンネル (221*)	(222*)	側溝・並木(223*)	道路標識等(224*)	付属物 (225*, 226*)	記号及び軌道幅		橋・トンネル (240*, 241*)	(242*)						
拉区名					記号.			・トンネル	W	· 並オ	票職等	物 (22,	及び専		₹N (24	开等						
又は丸		11111/	種類	形状	道路記号	形状	種	階段・	構造物	側溝	道路框	付属集	記号)	形状	橋小澤	停留所等						
作業名又は地区名		頂			器		4mml	器指		<u> </u>	誤		洄			訤						
作			境界等	(11**)	浬	(210*)	1번	近五	₹		ılıı n		鉄	(23**)	鉄	煋						

注 1. 各工程作業ごとに、該当する項目を選んで図面単位に作成する。該当しない項目欄には斜線で抹消する。 2. 各項目の脱落、誤記等は点検紙に基づいて集計し、その個数を記載する。 3. ※印欄は、地形補備測量の場合記載しない。 4. (****)は、取得分類コードを示す。

用紙の大きさばA 4 判とする。

記 載 要 領

証 明 書

発行No.: KJ- 97063 発行日: 平成 9年10月2/日

機械定数証明書

社内検査の結果、下記の通りであることを証明致します。

型 名 ET-ユ 機械番号 P 7017 K 検査年月日 H 8 年 11 月 10 日 機械定数 + 8

当社光波測距儀は機械内部に定数を組み込んでおりますので、機器に対する定数の補正は必要ありません。

株式会社 0000

発行No. :PJ- 97039 発行日:平成 9年10月2/日

プリズム定数証明書

当社プリズムユニット(固定1素子、チルト1素子、固定3素子、 チルト3素子、固定9素子、回光燈用3素子、ピンポールプリズム セット)のプリズム定数は『0mm』であることを証明致します。 当社光波測距儀において上記ユニットを使用の場合は反射鏡に対す る補正の必要はありません。

株式会社 0000

発行No.:KH- 97034 発行日:平成 9 年10 月 2/日

光波測距儀気象補正計算書

当社 ET-ユ における気象補正計算は下記のとおりです。

$$Ka = \left\{ 279.66 - \frac{106.036 \times P}{273.16 + t} \right\} \times 10^{-6}$$

Ka: 気象補正値 P: 気圧 (mmHg) t: 気温(℃)

気象補正後の距離 L(m) は次のようになります。

L=l(1+Ka)

!: 気象補正しない時の測定距離

(例)気温 +20°C、気圧 635mmHg、 l =1000m の時

$$Ka = \left\{ 279.66 - \frac{106.036 \times 635}{273.16 + 20} \right\} \times 10^{-6}$$

$$= 50 \times 10^{-6} \quad (50ppm)$$

 $L = 1000 \times (1+50 \times 10^{-6}) = 1000.050 m$

尚、気象補正値を設定するかまたは、気温・気圧を設定すると本体内で自動的に補正します。 本機では、気温 +15 $^{\circ}$ C、気圧 760 mmHg が基準(0 ppm)となっています。

株式会社 0000

(0)

観 測 手 簿

観 測 手 簿

距離観測簿記載上の注意

- 1 手簿の上欄には、次の事項を記載する。
 - (1) 測点名及び反射点名

測点名は、三角点では番号、等級、名称、新点では、番号、名称、節点では番号のみを記入する。また、反射点は番号のみとする。

- (2) 観測者及び手簿者の氏名
- (3) 気温及び気圧
- (4) 器械高及び反射鏡高
- (5) 測点(G)及び反射点(R)と標識(標石又は金属標等)(C)の関係
- (6) 天候
- (7) 観測年月日 (第1頁は年月日を、事項よりは月日のみ記入する。)
- (8) 観測時刻 (24 時間制の表示とする。)
- (9) 器械及び反射鏡の番号及び反射鏡の個数 (素子数)
- (10)(1)、(3)の各項については、頁の変わるたびに記入する。他の項については、変更の都度記入する。
- **2** 同一測点において測器の位置を変えたとき、又は、反射点の 2 箇所以上の位置に反射鏡を設置した場合は、(G)及び(R)の記号に $1 \cdot 2 \cdot \cdots$ の腰符をつけて区分する。

例) 測 点 偏心 ; $G_1=C$ $G_2\neq C$ 反射点 偏心 ; $R_1=C$ $R_2\neq C$

- **3** 観測簿の記載は、原則として、インク(青又は黒)を用いるものとする。ただし、雨天等のため、インクを用いることが困難な場合は、その理由を記入の上、鉛筆書きとし、着墨してはならない。
- **4** 計算欄の数字の訂正は、旧の数字が読めるように斜線で抹消し、余白に正しい数字を記載する。数字を 抹消するにあたって小刀、インク消等を使用してはならない。
- 5 不採用の観測値は、斜線をもって抹消し、その理由を余白に記入する。
 - 例) (1) 読定差大 (2) 読定値(1+4)-(2+3)の較差大
 - (3) 200の整数倍大(4)検測

再測を行った場合は採用値のある頁を記入するものとする。

- 6 点検者が記載する事項及び検符は、赤色のインクを用いる。
- 7 点検者の点検を受けた後に、不採用のため抹消するときは、その理由を記入(青色)し、点検者の了承を得て斜線(朱色又は赤インク)を記入するものとする。
- 8 距離の計算は、mm位まで行う。

_					距	離直読式(型) 測定手簿	_15 6
,b		測	点	-		もの/ 測点 化電鉄)	天候		風
	1.	Signal Signal	械	番	号	No.	」 」 」 	者:	
- 1						類:		者:	
	3.	気	圧	at o) M	類:			m
	4.	標	高の	经期	と物	高:成果去,概算,	地形図(1/5万.1/5	2.5万. 其の他)	
L	5.	反射	H.A.	の標	名の村	類:成果表. 概算.	地形図(1/5万,1/5	2.5万, 其の他)	
	测	v	点	110	名.	400			月上
	標		. ,		高	. m	m	m	m
	*	贼,	点の	偏	Û	8-0		B-C	
3	反	At .	5 0	偏	Û	pac)=c	
	測	定	年	月	B	年 3月 8日	年 月 日	年 4月8日	年 月 日
1	测	完	RA	*1	Ê	سد ^ا ی	15" 28"	15 No. "	15 2
44	3	<u>~</u>	×4	~,	至	"ود "	مرد h مر	h 34"	h 42"
	反	射鏡	竞赛	子	数	AGA 3		V+7 /	
	**		槉		高	0.800		D.800	
	反	射		踱	高	1.700		1.200	, m
	温				度	700	ت در	70 ℃	70 ℃
	気	fy.			Æ	1016 mb	1016 mb	1-16 mb	/o/L mb
	気	聚補	Œ	の方	法	31912 -3	-3	-3	\
Γ	5				1		-	, m	928.07P
- 1					2	838.535	838 · 525 525 ·	Pag . 077 . 078	. 078
.27.1	測	Ħ	Ē	値	3	-,500			
					4				
					5		· .	:	
	测	定(直の	平	均		138 . 5.5		248.07
Γ	気	象	補	正	즆				
Γ,	器	接		定	数	t 0.00+2	7 0.130	7 0.034	ويده . م
Γ	反	射	鏡	定	数			I	4
Γ	測	定		Æ	離			928.082	
		7		د	719-	24		948.083	
36	備				考				
					-				
1									

2% 1	2 5 5		秋8年 10月		黑黑 取別名	# 0 0 0 0 # 0 0 0 0
26 7	* * *	T4/57 ロック	器板質号ル	10.840061	デ 再 往	50000
13	fr.					1
	Tr.	I 415 - 16		-	I 415-16	
馬	1	0 ° C	m		A=C	m m
1 38	為	/msso	- m	m m	,m sso	m
	板(E) 精鏡(B)	0 m 000)0m	()0 m	0 m 000 -) 0 m
100	1139 (2)	10111 000	70:	70	10:000	70:
3	标	II 4/5-/7	1		I 415-15	
漢	心		-	-	P=C	tre .
1 23			m	, m	, m 550	m
_		8 h 25 m	8 p 30 m	h m	7h 27 m	84 32 m
		/9 ℃		*℃	19 ℃	
0 10	E	7/4 mH		7	764 mm	
. 承 / /	TE (C)	94711 T +2	· +2		*** +2*	m +2
T	1	97 ^m 353	97 ^m 353	m	114 1 469	114468
	2	. 353	.353		. 469	. 469
	3					
	4					
-	5					
-	6		/	-		<u></u>
	+R+C	1 //	97.353	· · · ·	114 .469	114.469
-	雅 (0)	97.353	77.353	-	0.000	114.469
	.712 (0)	72.53	97.353	-	1,4.50	114.469
高高級	算正(I)		1			7-2-2-0
"	反(2)					
1_	a(1)	- ' '			- ' '	-
-	a(2)	_	-			
_	a(1)		 		-	-
	sia α=	-0.	1-0.	1-0.	-0.	-0.
	cos α=				1	
	H(l) =	m ·	m	m	m	m m
	sic a =		<u> -</u>	ļ	-	-
	H(2) = $H(m) =$		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-	-
	11(m) =		 			
D	cos a =	m	m	m	m	m
	dD, =		- :	- :	- :	- :
S	=(武領)		1			
	dD, =		I			
5 ((平面)=					
_					L	
-	-	總 尺	係 数			
)=		()= . 中数K= .			
+ 5)=	· · · · · ·	K-1=			
£ ()=	T .	(K-1703=			
-)=		1			dD.=-HD/R

GPS測量観測手簿

観測点 :10

受信機名 :〇〇〇〇 受信機番号 :301 アンテナ番号 :134

データ取得間隔: 30 秒 最低高度角: 15 度

最小衛星数: 4衛星

アンテナ高 :1.450m True Vert

セッション名 :171A

観測開始 日時:1996年6月19日 4時26分 UTC 観測終了 日時:1996年6月19日 5時39分 UTC

電波の受信状況

衛星 NO. 2	
衛星 NO. 4	
衛星 NO. 7	
衛星 NO.14	
衛星 NO.15	
衛星 NO.18	
衛星 NO.29	
衛星 NO.31	

衛星の状態

衛星番号 NO.2 NO.4 NO.7 NO.14 NO.15 NO.18 NO.29 NO.31

状態 正常 正常 正常 正常 正常 正常 正常

GPS観測記録簿

	0101	- DH 1/1 DC	21. 1.1
觀測年度	平成8年度 観測点名	/ 段 等三角点	→ NO.31
受信機の種類	17°3>9P-R/DY	風 測 点	B = C
受信機番号	GN 1299	アンテナ番号	BX 0129
観測点ID	0302	雅波雜類	□ 1周波 図 2周波
観測年月日	平成 8 年 6 月 / 9 日	天 候	口睛区量
る 第日及びセッション番号	171A	^ ~	
觀測場所	☑ 地上 □ 屋上	観測者	0000
観測開始時刻	13 h 7 J m D ALC	枝幾 岩路	高測定
觀測終了時刻	* µ * ↑ m □ fitc 3 121	① アンデ	・ナ定数 0・064 m~
観測時間	/ h 15 m6	② 测	定值 5.560m
観測状態	ロ 三脚 / Ø タワー	③ アン	テナ高 5.624mン
	金・ロ 杭又は飯) S タワー		①②●・□ 杭又は紙)脚

水平角観測手簿記載上の注意

- 1 手簿の上欄には、次の事項を記載する。
 - (1) 測器の種類及びその番号
 - (2) 測点名の記載方法は「距離観測簿記載上の注意」の規定を適用する。
 - (3) 方向名の記載方法は番号のみとする。
 - (4) 観測点(B)、視準点(P)、標識(標石又は金属標)(C)の関係
 - (5) 観測者及び手簿者の氏名
 - (6) 観測年月日 (第1頁は年月日を次頁よりは月日のみ記入する)・天候
- **2** 1 測点において観測点を変えたとき、又は、視準点が 2 個以上の場合は、B 及び P に 1・2・・・・・腰符を つけて区分し、下記の例によりそれぞれの頁に記入する。

例) (1) $(B_1 = P) \neq C$ $B_2 \neq P \neq C$

(2) $(B = P_1) \neq C$ $B \neq (P_2 = C)$

- 3 望遠鏡右とは、目標に対し、望遠鏡が鉛直目盛盤の右側にある場合をいい、これを(r)で表わし、望遠鏡 左とは、目標に対し、望遠鏡が鉛直目盛盤の左側にある場合をいい、これを(l)で表わす。
- **4** 同一測点の観測が連続して2頁以上にわたるときは、測点名称欄は「同上」と記載し、第1頁に掲げる 記載事項に変更があったもののみ記載する。
- 5 1対回の観測は、2頁にまたがってはならない。また一連列の観測が2頁にわたるときは、視準点名称 欄、番号欄及び目標欄は、一連列の初めに記載したものと同様に記載する。
- 6 観測値を誤読又は誤記した場合の数字の訂正は、旧の数字が読めるように横線又は、斜線で抹消し、余 白に再測値を記載する。
- 7 視準する目標の記号は、回照光は「◎」、回光灯は「火」、目標板は「□」、普通測標は「△」とする。
- 8 偏心図の寸法の標準は下表による。

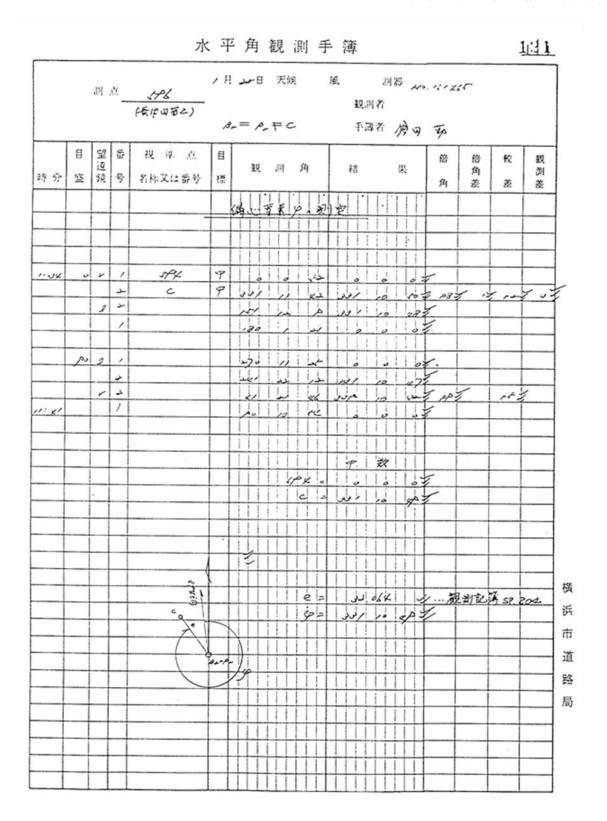
区分	寸法	区分	寸法	区分	寸法
Nの方向線の長さ	cm	零方向線の長さ	cm 2.0	φ角の半径	cm 1.0
偏心距離の長さ	1.5			中心角の半径	0.1

- 9 不採用の観測値は、斜線をもって抹消し、その理由を余白に記入する。
 - 例)(1) 倍角差大 (2) 観測差大
 - (3) 辺長の較差大
 - (4) 座標の較差大 (5) 検測 等

再測を行った場合、採用した頁が同一の場合は省略してよいが、頁が変わるときは頁 数を記入する。

10 観測時間は24時間制の表示とする。

	水	平角観測手	簿	123
394	△ <u>60/</u> (碧化彩機)	少月 8日 天候晴 馬風 B=P コC	現明れるいれ参	
時分 盛 鏡	番 視 係 点 号 名称又は番号	盟 親 瀬 角 環	結 果 倍 角	倍 校 親 角 別 差 差 差
254 0 r	1 600	4 0 0 34	121 44 25 52	7 77-47 7
ر ا		25/ 45 44	21 44 -7	
10 1	,	م در محد	2/2/20	
r		261 57 P	12/ 44 20 500	75
v2 4	/	90 /3 40		
			4 权	
		100-	121 42 50	



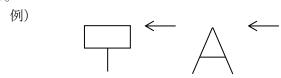
水平角観測手簿

10

银名	п	./5	<u>.7"</u>	0 7		/0月 —	5日天》	ŧ	19	器 测者 混名	1456	76	
划点	E	路路		現 準 点	1	親	刮角	結	果	倍	倍角	权	観測
時 分	盔	滰	7	名称又は番号	標					角	垩	差	差
8:P=C	0	r	1	T415-16	Ψ		113136	1107	1011	63/1	111.	ITT'	111
9:17			2	T 415-14	甲	366	44 53	12861	4311	136	13:	1	1 45
		2	2			14	1 4 5 5	266	411)	11	TTT	III	TT
ļ			1			180	1 3 37		1611	11	111	III	П
1						111	11111		IIII	IIII		III	
	90	2	1			270	11110		1,11	1	III	III	
			2			1 7 %	54 97	266	1111	8 34·	1	15.	1
		4	2			756	56 33	5/6/	4311	1	III	TT	
9:21			,			100	13115	1111	1511	641	III	11	ITT
						111		IIII	TITT	TITI	IT	II	TT
						111	1145-16=	1101	161	2		III	
						111	1 4/5-14=	TILL	1, 5 1 1,	1	III	T	TT
						111		1111	TIT	TIT	H	III	
						TI	ITITIT	TIII	TITI		H	TT	TT
41514	0	r	,	I 415-15	φ.	112	1155	116	141		TIT		TTT
9: 36			2	I 415-13	9	100	59 14	1861	571	2 69:		4.1.	1 3
		2	2			10	59 29	fili	TIT	6	111	TT	
			1			120	11169	1111	1111	ilet	H	H	H
						111		111	1911		111	H	11
	90	Q			\vdash	111	HIII	1111	1111	121	H	1	11
	/ /	Ì	2			181	9 9	100	1111	1 29.	2	-x75	
		+			Н	111		1111	57 X	127	1	-XZ	4
1:40		-	1		\vdash	190	1 44	1801	57		+++	1	HH
. 40			-		\vdash	111	77 44	1111	1111		111	++	++
						111	E415-15.	1111	1111	HEL	H	+	111
					\vdash		H 4/5-/3=	110	57 2	*	H	++	+++
						111	II 4/5-/9=	1801	57 2	1	H	++	++
					\vdash	TIT		1111	1111	+++	H	++	+++
						111	11111	1111	+++	+++	H÷	-	+++
						111		++++	1111	+++	1	++-	++
						111		++++	++++	++++	++	-	1
						111		++++	+++	+++	+++	1	HH
					-	111	HHH	++++	1111	+++	H	11	
					\vdash	+++		+++	++++	+++	H÷	11	1+
			_		\vdash	+++		++++	1111	+++	1	111	Hi
		\vdash	-		-	+++		1111	1111	+++	111	111	
									1111	1111	H	111	Hi
						+		1111	1111	1111	111		11
- }						111				1111	Ш		LL
					\sqcup	111			1111	1111		III	111
									1111				
									1111	1111	111		111

鉛直角観測手簿記載上の注意

- 1 水平角観測手簿記載上の注意事項のうち、1、2、3、4、5、6、7、8、10の各項を準用する。
- 2 視準位置は、器械高と同高が望ましい。特殊な位置を視準した場合は、目標記号に矢印をつけるものと する。



- 3 時刻欄は、連続して観測した場合は、開始時刻と終了時刻のみを記載し、独立して観測した場合はその 都度、記載する。
- 4 観測方向が1方向しかない場合は、必ず自然目標等を観測して、高度定数を点検する。
- 5 同一測点で経緯儀の高さを変更したときは、頁をかえて記載する。
- 6 不採用の観測値は、斜線をもって抹消し、その理由を記入する。
 - 例) 定数差大 等

		鉛	合直角 観 浿	手 簿		168
	湖点 <u></u> とっ/	()	→月 8日 天候	設測者	iii	
時 分	望 視 準 点 遺 鏡 名称及び番号	目	観 測 角	韓	果	偏考
7477	r 600	中	38 32 50 27 24 3 3.57 58 59 27 24 3 3.57 58 59	$\gamma - l = 2Z = $ $Z = $ $\alpha = \frac{1}{2}$	177 10 25 38 35 31 178 2 15 178 2	
ibj					標経頭:A 	
调停高低要素		- <u>-</u> -		1 0800 1 0800	海標· 4	

鉛直角観測簿

27,

	7412 G = 6	7/0FY1
	TRIS年 10月 5日	取谢器桩 No. 145676
線 名 14/57"ロック	天然是一条图	10000 H R R
		記 被 者 Q Q Q Q
湖南点 方 向 特/ 望 器板高 複準目標(高) 分 號	親 湖 角 .	平均の計算 若 果
	度 A 8 平均	- 平均の計算 結 果
I 415-17 1/2/ 1	1-1111 HIT HIT	-11 11 11 11 11 11 11
7/2		
B==C		
(lasta) (1 2 ssa) /		340 0 362 05 65
1 1 1/1	1" 	W=+ 1 143+ & 6 147
T 4/5-15 / 1	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	1285 35 54 94 34 435
F/26 F		1-96 96 331 - 119
(!~ }}} }}	1 36 h 1 4 4 9 4 1 9 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5
11 111 (145 801) /	5	W=+ 1275 2 12 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2
	 	
1 1/1	 	
B==C /	<u> </u>	Z
(1"1) (11"1)/1	<u>k- </u>	w= 0
ILU15-17 _ 58 (84) 8/55 h		1. 67 49 5 69 50
// 12	<u>k-1111 1111 11</u>	- 18 4 200
8-C /	<u>~ </u>	3kb b 3kt by 5k 69
(1,510) (1,720)	<u> </u>	w=+ 9/1/2 1/2
T 415-16 / 1	<u> </u>	12kb 66 64 64 64 64 65 652
8/57 4	·[1- bk 1 1 k - 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
B==C /	l _v -	1° 16 16 15 16 15 66 15
(1 1) (1 1 std) /	[] [[] [] [] [] [] [] [] []	w=+ 3 # 6 6 6 6
	J	
	I [[] [] [] [] [] [] [] []	w 2
B==C 7	T	1 1 1 1 1 1 Z
(1710) (1710) /		w===
I 415-15 1415-16 121 +		-14
	<u> </u>	111111111111111111111111111111111111111
B==C /1	 	1-276 36 17 - 1 19 18
(1,550) (1,550) /	 	マーナー しょうしょう 一市
171	,[** 	W=+
1415-14	- 	1 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
7/26/7		7 90 50 3 2 高
B==C		it by the state of
(") () "sta) /	<u> </u>	w=+ p b - 9
a 各対回平均値の和. w	/ 親謝常数(指標差)(360*-	a) 点核者 〇〇〇〇
	. 頂天距離 θ 垂直角 (90°-Z)	0000

観測手簿

							更元	织	77												
		M	点 601													親	則年月	月日:	00	0	
										天	候:	큺	ŋ			凰		力:	NANP	UU	
		親	別点 (B=1	P≠C)					観測	省:	0	00	O							
形		83	: 000							標石	番号	}:				標る	50F	重類:			
53	枝色	公子	: P70931							柱石	5 5	£:				埋	吞	差:			
53	枝刀	を数	:							级58	方世	ŧ:	自動			52	核	高:	1.39	0 =	
Ħ		搵	: 13 °C							気	E	E: 1	744	anH	g	K	教補正	E值:	+4 p	pn	
56	始日	寺刻	: 00:00																		
	盤		視準点	水	平	角		結	果	鉛	直	角		CE	制定距	離	E	標高	反	ЯŤ	39
			名称								•				2			п		数	
0.	г	1	600	0	00	35	0	00	00	84	23	46					1	.080			÷0
		2	400				282							11	3.741	742					+0
	1	2					282								3.742						
		1					0														
90°	1	1		270	00	20	0	00	00												
		2		192	36	27	282	36	07												
	Γ	2					282														
		1		90	00	30	0	00	00												
				fé	角	差	說測差	7.4	医数多	E t	ット	内	較差	. 4	ヒット	間較差	Ē				
					0	· *	4. √	,	0.	ý	1		1		05						
終	78	寺刻	: 00:00												•						
平	均包	直	視準点						角			187	低	角		測	定距	離		-	
			名称				•	•	,			•	•	•				=			
60	0]	0	00	00			5	36	15							
40	0]	282	36	09			-11	00	29			11	3.74	2		

路線番号(0427)多	角 測 量 觀 測 手 簿
測点 029-1	97年 0 測器 P7 気圧 72	02月 05日 天候 nレ 風 777 70262 観測者 HIRANAKA 24 mmHg 温度 8.0°C PPM +06.6
望 目 透 時刻 盛 鏡	番 視 準 点 号 名称スは番号	
16:51 O R	1 029 2 0427-16 2	0°01'00" 0°00'00" 222°36'49" 222°35'49" 98 0 42°36'46" 222°35'49" 180°00'57" 0°00'00"
90 L	1 2 2 1	270'01'00" 0'00'00" 132'36'51" 222'35'51" 104 312'36'52" 222'35'53" 90'00'59" 0'00'00"
水平角観 測 点		中 数 信較差 觀測差
029-1 B=C=P	0 2 9 0 4 2 7 - 1 6	0°00'00" 222°35'51" 6 2
望 遠 視 時刻 鏡 名	準 点 鉛 ホスは香号 観 測	r-1=2z 直 (i) 90' ±α=z 高度 則 角 1.900 ()α 定数差
16:51 R 029	81°0 278°5 360°0	03'24"
16:57 R 04:		08'02" 176°15'45" 52'17" 88°07'53" 00'19"(f)1.550 1°52'07"
視 準 点 名称又は番号	斜距離	セット 間較差 平均斜距離 水平距離
0 4 2 7 - 1 6		141.282 141.282 1 141.282 141.207

観 測 記 簿

(一次基準点測量 観測記簿)

	R s	58 19	簿	3111
測点 (遅を 水平角に関する傷心: 高度角に関する傷心: 距離に関する傷心:			X = Y = H = 輸尺係数=0.9999	2.6.0.104
湖 点 名 (漢心報報)		P=C ()	P= C (1.602)	
E H .4				
~	. 水	平	角	
平均恒	0.00	171 14 26	7	
別別の偽心	· · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
掃 泰 数	· · \.		<u> </u>	
中心の観測角	0 0 07	1	<u></u>	+
	高	度	<u></u> 角	
	(e)	12	P	
视微侧所	甲/	里,	里,	1 甲二
標 高	48.840	38.720	61.24	2 47.890
器被高i,	n. 800	0.200	0.80	
" i,	1. 400	1.900	1.50	2.000
目標高行	0.800	0.800	0.800	0.800
" f: 高度角 ai	1:400	1:900	1.50	2.000
	+ 1. 24 397	+ 0.56.22	F+ 1.58 26	Z+ 0.59.16.
# 21	- 1 25 6 2	- 0 56 53		1
	+ 1 24 53 3	+ 0 56 38		2 + 0 59 23
*	距		維	
器械高g	0.800	0.806	0.800	
反射鏡高 m 補 正 数 da.	1.400	1.900	1.500	2.000
補 正 数 de;			=	
$a_i + da_i = a_1$		- , ,		
$a_2 + da_2 = a_2$		-	 - ,	
$(a_1 + a_2)/2$			 	-
測定距離 D	- 0.10			-
基準面上の距離S	948.083		100).268	1
	947.788	838.411	1	1
座標上の距離S	9/12 223		(1031.776	1 1/
	947.703	838.336	1 (1031 .683)) > > 6. uso

					72
	観	測記	簿		_ ¼
				m	
I.	133-2 測点 茶椒	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	X =		公共測量等第8号用
水平角に関する偏心:		/	Y =		
高度的に関する偏心:		-	H =	5.9.	6.10.
おおに関する偏心:			縮尺係数=	0.9999	. 38
测点名	I433-1	1433-	3.		额
(4-0-10-16)	P = C ()	P = C (P-C () P = C	()
16 D 16					
	水	46	ţtj		
4 E) (A	0 0 0	1.167 14	35		
世界の無心			\·		
11 to "	· · · · · · · ·		\.		
ポーカー製 動 中心の製造角。	0 0 0	7			
	高		35 7		
	m	度	ftj		
视作解析	甲	甲			
17. 高	, m	58 .	560%	m	
器提高i,	1.500		500%		
# i,		/	500/4		
r f,	1.500		2001		
A 技 A oi	1 0 10 12		500	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1.0
" 0;	- 12.	+ 0 16	32 //		
F Bj			37 /		
	\$F:		離		
25 te 25 g	*	, "	500/1	m.	
友 射 5克 高 m			500/		
始 ii. 数 da,	-		17.		and the same of the same
" da,	-	-			
$a_1 + da_2 = a_1$	-		-		
o; + do; = o;	,	**			
(a, + a,) /2	-	-			
測定単規 D 基準能上の距離S			975 1		
m white Travition of		217.	270 6	-	
保護上の設度S		217.	951		
			×3/ [:	<u> </u>	
is *					
i					

等 148 水平角に関する偏 高度角に関する偏 距 離に関する偏		測	記	X = -70637.547 = Y = -26972.927 = H = 26.150 = 縮尺係数=0.999909 = 1
测点名	147	148-	11	
(偏心距離) 電 算 NO.	P=C(P=C(148-	11	
平 親 関 の の の の の の の の の の の の の	0 00 00	47 24		
	ľ	高月	度 角】	I
標器 目 高 i 1 a 2' a 2' 平	32.630 • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	1. 1. 1.	51 5	
	r	距	离焦】	ı
器 城 高 g m d a 1 d a 1 + d a 1 = a 1 a 2' + d a 2 = a 2 (a 1 + a 2) 産 距離 S 座標上の距離 S		1. 123. 122.	876 5 895 7	

和見 利用 首己 育年

測点	291		X = -64002.368 ×
out the same of th	029-1		Y = -25305. 556
	/		11 = 41.390 7/
水平角に関する偏心:	B=C=P		/
高低角に関する偏心:	B=C=P		稻尺係数 = 0.999908 ジ (平均)
距 離に関する偏心:	B=C=P €		
測点名	29	42716	
	029	0427-16	
偏心距離			
水平角			
平均值	0 00 00 5	222 35 51 🗲	
観測の偏心		*** *** ***	
目標の偏心			
颁零数			
中心の観測角	0 00 00 🛩	222 35 51 9	
高度角			
標高		46. 360	
器被高(il)		1. 900	
器械高(i2)		1.550	
目標高((1)		1. 900	
目標高([2)		1.550	
高低角(αl)		+1 52 07	
高低角(α2)		-1 52 22	
平均		+1 52 15 🗸	
足巨肉催		2	
測定距離 (D1)		141. 282 🖖	
测定距離 (02)			
球面距離		141. 206	
偏心補正後の距離		_	
平面距離		141. 193	

GPS測量観測記簿

解析ソフトウェア: 〇〇〇〇〇〇

使用した軌道情報:放送暦

使用した楕円体 :WGS-84

使用した周波数 : L1

基線解析モード :全ベクトル解析

セッション名:171A

解析使用データ開始: 1996 年 6 月 19 日 4 時 27 分 UTC

終了:1996年6月19日 5時39分 UTC

最低高度角:15度

気圧:1010hPa 温度:20℃ 湿度:50%

観測点 1:10 観測点 2:172

アンテナ高= 1.450m True Vert アンテナ高= 1.490m True Vert

起 点 :入力値 終 点 :

 緯
 度= 35° 6′ 2″ . 10130
 緯
 度= 35° 6′ 9″ . 08930

 経
 度=139° 4′ 1″ . 41700
 経
 度=139° 4′ 3″ . 14770

楕円体高= 39.679m 楕円体高= 57.164m

座標値X= -3953834.339m 座標値X= -3953639.680m

Y = 3348108.513m Y = 3347886.715m Z = 3707541.172m Z = 3707976.203m

解析結果

解の種類:FIX パイアス決定比:100.000

 観測点
 DX
 DY
 DZ
 斜距離

 1
 2
 194.659m
 -221.798m
 435.031m
 525.679m

標準偏差 1. 280e-02 8. 423e-03 8. 846e-03 6. 029e-03

観測点 観測点 方位角 高度角 測地線長 楕円体比高 1 2 4°4′5″.41 1°4′3″.51 525.385m 17.485m

2 1 184° 4′ 6″ . 42 -1° 4′ 0″ . 55

分散・共分散行列

DX DY DZ

DX 1. 6373762e-04

DY -8. 7302374e-05 7. 0946929e-05

DZ -7. 8103457e-05 4. 5451014e-05 7. 8251716e-05

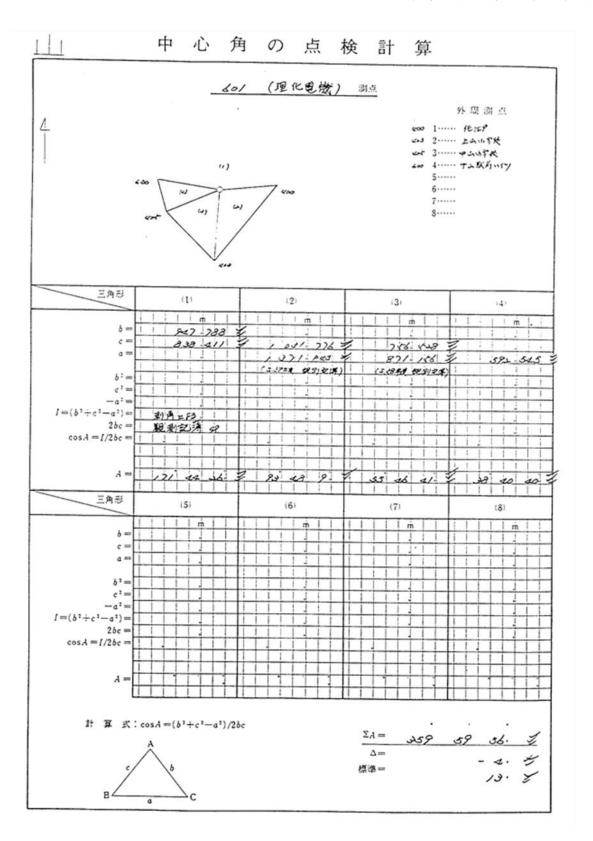
使用したデータ数 : 573 棄却したデータ数 : 9 棄却率: 2%

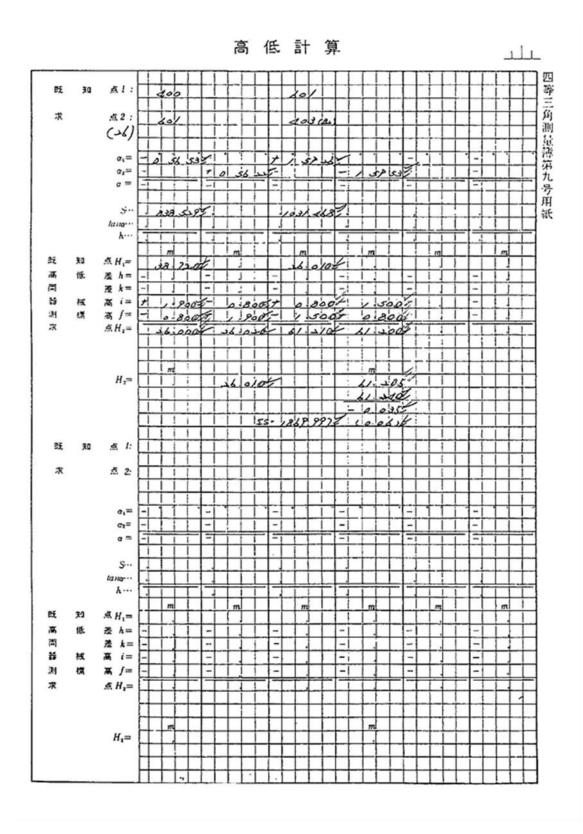
使用したデータ間隔: 30 秒

 $RMS = 0.010872 \quad RATIO = 100.000000$

計 算 簿

(一次基準点測量 中心角の計算簿)





測量機器検定基準

測量機器検定基準

- 1. 適用測量分野
 - 基準点測量(地形測量及び写真測量及び応用測量において、基準点測量に準ずる測量を含む)
- 2. 測量機器検定基準

2-1 セオドライト

検定項目	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	定	基	準
外 観	(性能及び測定精度に影1) さび、腐食、割れ、き2) 防食を必要とする部分と。 3) メッキ、塗装が強固で4) 光学部品はバルサム切及び増透膜のきず、む	ず、凹凸がない にはメッキ、塗 容易にはがれた れ、曇り、かて	いこと。 金装その他の防 ないこと。 び、泡、脈理、	食処理がなされているこ きず、砂目、やけ、ごみ
構造	1)鉛直軸、水平軸、合焦 2)固定装置は確実である 3)微動装置は作動が良好 4)光学系は実用上支障を 5)気泡管は気泡の移動が 6)整準機構は正確で取扱 7)本体と三脚は堅固に固 8)十字線は、鮮明かつ正	機構等可動部を こと。 であること。 きたすようなる 円滑で、緩みな いが容易で機構で 定できる機構で	け、回転及び Eみ、色収差が がないこと。 ること。 であること。	
性能	 (コリメータ観測による) 機器区分 1級セオト、ライト 2級セオト、ライト 3級セオト、ライト 3級セオト、ライト 2 鉛直角の精度基準(機器区分 1級セオト、ライト 2級セオト、ライト 3級セオト、ライト 3級セオト、ライト 3 合焦による視準線の 組の水平角観測による) 機器区分 1級セオト、ライト 2級セオト、ライト 2級セオト、ライト 2級セオト、ライト 2級セオト、ライト 3級セオト、ライト 2級セオト、ライト 3級セオト、ライト 	3 方向を 3 対回 2 倍 角 差 10" 30" 60" 3 方向(+30°,0° 高度定数の軟 7" 30" 60"	 観 測 差 5" 20" 40" , -30°)を1対 注差 自動補値 限度迄傾 	セット間較差 3" 12" 20"

2-2 測距儀

検定	項目		検	定	基	準		
外観及	び構造	前項(セオドライト)の規定を準用するものとする。						
			判定項	目	許容範囲	備考		
性	能		基線長との比較	1 級 2 級	15mm 15mm	5 測定(1 セット)を 2 セット観測		
			位相差 (最大値と最/	小値の較差)	10mm			
			基線長との比較に用いる比較基線場は、国土地理院の比較基線場又は					
		[国土地理院に登録した!	北較基線場とて	する。			

2-3 トータルステーション (以下「TS」という。)

検定項目	検	定	基準			
外観及び構造	外観及び構造 前項(セオドライト)の規定を準用するものとする。					
性能	判 定 項 目 測 角 部 測 距 部	許 1級 TS 1級セオドライト の性能に準ずる。 2級測距儀の性能 に準ずる。	2級 TS 2級セオドライト の性能に準ずる。	囲 3級 TS 3級セオドライト の性能に準ずる。 2級測距儀の性能 に準ずる。		

2-4 ν \sim 1 ν

検 定	項目	検		定	基	準			
外観及	び構造	前項(セオドライト)の							
			1		<i>=</i> 1,	ksk s	ımı		
		判定項目		1級レベル	<u>許</u> 容 2 級 ℓ	範ノベル	囲 3級レベル		
		コンペンセータの機能する範	通囲		6'	以上			
性	能	視準線の水平精度(標準体	扁差)	0.4"	1. ()"			
		マイクロメータの精風	变	\pm 0.02mm	$\pm 0.$	10mm			
		観測による較差		0.06mm	0.1	Omm	0.50mm		
		レベルの種類により	レベルの種類により、該当する項目とする。						

2-5 水準標尺

検定	項目	検	定	基準			
外観及	び構造)湾曲がなく、塗装が完全であること。)目盛線は、鮮明で正確であること。)折りたたみ標尺又はつなぎ標尺は、折りたたみ面又はつなぎ面が正確で安定 していること。					
							
性	能	判定項目 	1 級 1級水準測量	標 尺 2級水準測量	2級標尺 3・4級水準測量		
		標尺改正数 (20° C) 目 盛 幅 精 度	50 μ m/m以下 少 称値 <i>σ</i>	100 μ m/m以下 0±20 μ m	200 μ m/m以下		
			五和値の	- 20 μ Π			

2-6 GNSS	S 測量機							
検定項目		検	定	基	準			
外観及び構造 (受信機、アンテナ)	外観:2-1セオドライトの外観、1)から3)の規定を準用する。 構造: 1)固定装置は確実であること。 2)整準機構は正確であること。 3)防水構造であること。							
	級別性能基準							
	判 定	項目			級	2 希		
	受信帯域数		受信機		司波	1周		
		GNSSア	ンテナ	2)	司波	1周	波	
	判定項	В			方法別性			
		H	スタティック法・短縮スタティック法・ キネマティック法・RTK法・ネットワーク型RTK法					
	水平成分⊿N・			15mm以内				
	高さ成分 🛭 U	50mm以内						
	理院に登録したと	測定結果等との比較に用いる基準値は、国土地理院の比較基線場又は国土地理院に登録した比較基線場の成果値とする。 なお、比較基線場での観測時間等は次表を標準とする。					国土地	
	 観測方	生 5	距 離	離 観測時間	使用征 GPS・	新星数 GPS・準天頂衛星	データ	
性能	##L 180 77 1	A 1	14th	南江江江山 [11]	準天頂衛星	及び GLONASS 衛星	取得間隔	
	2周波スタティッ	ック法	10km	2 時間	5 衛星以上	6 衛星以上	30 秒	
	1周波スタティッ	ク法	1km	1 時間	4衛星以上	5 衛星以上	30 秒	
	2周波短縮スタティッ	ク法	200m	20 分	5 衛星以上	6 衛星以上	15 秒	
	1 周波 短縮スタティッ	ク法	200m	20 分	5 衛星以上	6 衛星以上	15 秒	
	キネマティック	去 2	00m以内	10 秒以上	5 衛星以上	6 衛星以上	5 秒以下	
	RTK法	2	00m以内	10 秒以上	5 衛星以上	6 衛星以上	1秒	
	ネットワーク型!	RTK 法 2	00m以内	10 秒以上	5 衛星以上	6 衛星以上	1秒	
	①衛星の最低高度 ②GPS衛星と準 準天頂衛星」と NSS測量機の 処理を行うもの ③GPS・準天頂	天頂衛星にいう。)。 G 場合は、G とする。	は、同等と GPS・準 GPS・準	天頂衛星及7 天頂衛星及7	びG LONA びG LONA	SS衛星を利 SS衛星の観	J用できるG 関及び解析	

衛星以上用いるものとする。

- ④キネマティック法、RTK法、ネットワーク型RTK法の観測時間は、FIX解を得てから10エポック以上のデータが取得できる時間とする。
- ⑤2周波スタティック法による測定結果と基準値との比較をすることにより、1周波スタティック法、1,2周波短縮スタティック法による測定を省略することができる。
- ⑥1周波スタティック法による測定結果と基準値との比較をすることにより、1周波短縮スタティック法による測定を省略することができる。

2-7 鋼巻尺

検定項目	検 定 基 準
外観及び構造	1)目盛が鮮明であること。 2)測定精度に影響を及ぼす、折れ、曲がり、さび等がないこと。
性能	判 定 項 目 許 容 範 囲 セット内較差(10測定) 1 mm以内 セット間較差(2セット) 0.5 mm以内 ア の 定 数 15mm/50m以内(20°C、張力98.1N(10kgf)) 基線長との比較に用いる比較基線場は、国土地理院の比較基線場又は 国土地理院に登録した比較基線場とする。

公共測量における測量機器の現場試験の基準

公共測量における測量機器の現場試験の基準

公共測量における測量機器の検定については、計画機関が作業機関の測量機器の検査体制を確認し、妥当と認めた場合には、作業機関は国内規格として定められた方式に基づいて検査(以下「現場試験」という。)を実施し、その結果を第三者機関による測量機器の検定に代えることができるものとしている。

本書は、現場試験を適切に実施するため、国内規格として定められた方式による現場試験についての基準等を示すものである。

国内規格として定められた方式とは、次に掲げる方式とし、それぞれの標準測定手順で行うこととする。

- ・JIS B 7912-1:2014 測量機器の現場試験手順-第1部:理論
- ・JIS B 7912-2:2006 測量機器の現場試験手順―第2部:レベル
- ・JIS B 7912-3:2006 測量機器の現場試験手順―第3部:セオドライト
- ・JIS B 7912-4:2016 測量機器の現場試験手順—第4部:光波測距儀
- ・JIS B 7912-8:2018 測量機器の現場試験手順―第8部:GNSS (RTK)

国内規格として定められた方式で、測量機器の検定に代える場合は、下記の事項により実施し、実施した事項について全て記録し、計画機関に提出するものとする。

- 1. 国内規格として定められた方式での測量機器の現場試験は、測量士が行うものとする。
- 2. 現場試験を行う測量機器は、定められた間隔又は使用前に、国際又は国家計量にトレース可能な計量標準に照らして校正又は検査をすること。また、国家標準がない場合は、校正又は検査に用いた基準を明確にした上で、同様に校正又は検査をすること。測量機器周辺機器(温度計等)についても同様に校正又は検査をすること。
- 3. 現場試験を行う前には、付録1により、外観・構造について点検を行い良好であることを確認する。また、光波測距儀においては、標準測定手順に定められている、スケール誤差を除去するために、事前に周波数カウンタで光波測距儀の変調周波数を点検しておかなければならない。

なお、現場試験手順での測定単位及び再測(較差の範囲)等の基準は、第2編基準点測量の規定に準ずるものとする。

4. 現場試験で得られた測量機器の良否の判定は、レベル、セオドライト及び GNSS 測量機 (RTK) は以下 A、Bについて、光波測距儀は以下A、B、Cについて確認し、標準偏差s が全てを満たした測量機器 は公共測量に使用できるものとする。

A: 現場試験で得られたs(標準偏差)は、あらかじめ決められた値 σ より小さいか。

B:現場試験で得られた s_1^2 及び s_2^2 (二つの異なったサンプルから得られた標準偏差)は、自由度が同じ と仮定した場合、同じ母集団に属するか。

C: 光波測距儀の δ - δ ₀ (ゼロ点補正量) は、ゼロに等しいか。

- *二つの異なったサンプルとは、
- ①機器は同一だが、異なる観測者による二つの測定サンプル
- ②機器は同一だが、異なる時間帯による二つの測定サンプルを言う 現場試験においては、必ず1台の機器について、①及び②について、どちらかの方式で測定をしなければならない。

- 5. 現場試験で得られたs (標準偏差)等の良否の判定を行うための計算に使用する数値・式は、以下のとおりとする。
 - ①あらかじめ決められた値 σ について

現場試験で得られた標準偏差sと比較するあらかじめ決められた値 σ は、次表のとおりとする。ただし、GNSS(RTK)の値は、公称測定精度とする。

(測量機器の区分は、別表1による。)

機器	区分	1級	2 級	3 級
レベル		0.4	1.0	3.0
セオドライト(水平	角・鉛直角)	2.0	5. 0	10. 0
光波測距儀		3. 0		
GNSS (RTK)	水平位置	公称測定精度の例 10.0		
	高さ	公称測定精度の例	列 20.0	_

例:1級レベルであれば $\sigma=0.4$ 1級セオドライトであれば $\sigma=2.0$

②s(標準偏差)の判定式(JIS 測量機器の現場試験手順に記載されている計算式より)

5-1 レベル

A:
$$s \le \sigma \times 1.19$$

B: $0.52 \le \frac{s_1^2}{s_2^2} \le 1.91$

5-2 セオドライト

A:
$$s \le \sigma \times 1.20$$

B: $0.49 \le \frac{s_1^2}{s_2^2} \le 2.02$

5-3 光波測距儀

A:
$$s \le \sigma \times 1.30$$

B:
$$0.34 \le \frac{s_1^2}{s_2^2} \le 2.98$$

 $C: |\delta - \delta o| \le s \times 0.96$ (&は製造業者が示したゼロ点補正量。)

5-4 GNSS 測量機(RTK)

$$A: ① s \leq \sigma \times 1.15$$
 ・・・水平位置

②
$$s \le \sigma \times 1.22$$
 ・・・高さ

$$B:$$
 ① $0.59 \le \left(\frac{s_1^2}{s_2^2}\right) \le 1.70$ ・・水平位置

②
$$0.47 \le \left(\frac{s_1^2}{s_2^2}\right) \le 2.13 \cdot \cdot \cdot$$
高さ

6. 検定と同等な検査を行ったとする場合に計画機関に提出すべき書類

第三者機関による測量機器の検定に代え、作業機関が測量機器の現場試験を国内規格として定められた 方式を実施することで、検定と同等な検査を行ったこととする場合に計画機関に提出すべき書類は以下の a~eまでの要求事項に基づき提出する。

- ・第三者機関による測量機器の検定と同等な検査を行ったとする、正当性を保証するために行う事項
- a) 定められた間隔又は使用前に、国際又は国家計量標準にトレース可能な計量標準に照らして校正又は検査を行う。標準が存在しない場合には、校正又は検査に用いた基準を記録する。
- b)機器の調整をする。又は必要に応じて再調整する。
- c) 校正の状態が明確にできる識別をする。
- d) 測定した結果が無効になるような操作ができないようにする。
- e) 取扱い、保守、保管において、損傷及び劣化しないように保護する。

さらに、測定機器が要求事項に適合していないことが判明した場合には、組織は、その測定器でそれまでに測定した結果の妥当性を評価し、記録すること。組織は、その機器及び影響を受けた製品に対して、適切な処置をとること。校正及び検証の結果の記録を維持すること。

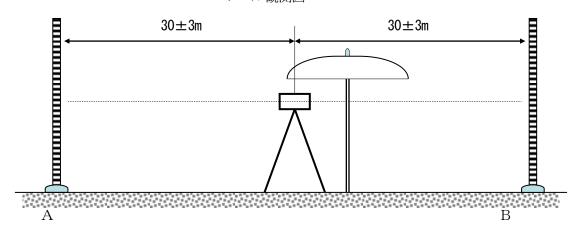
規定要求事項にかかわる監視及び測定にコンピュータソフトウェアを使う場合には、そのコンピュータソフトウェアによって意図した監視及び測定ができることを確認すること。この確認は、最初に使用するのに先立って実施すること。また、必要に応じて再確認すること。

具体的には以下の書類を機器毎に提出する。(温度計等についても同様とする。)

- 6-1. 国際標準又は国家標準との間にトレース可能な装置により、定期の間隔又は作業開始毎の校正結果 及び国家標準がない場合の校正に用いた基準と校正検査結果
 - 測量機器檢定装置管理規定
 - 測量機器検定装置管理手順書
 - 測量機器検定装置校正検査記録
 - · 測量機器規定
 - · 測量機器手順書
 - トレーサビリティー体系図
- 6-2. 付録1による外観・構造についての点検結果
- 6-3. 国内規格として定められた方式による測量機器の現場試験結果
 - 現場試験観測手簿
 - 現場試験結果
- 7. 現場試験観測方法
 - 7-1 レベル (詳細については、JIS B 7912-2:2006 による。)

観測は、前視、後視を1組として、レベルの高さを1組ごとに変え、後視、前視の順に10組測定し、次に前視、後視の順に10組の測定を行い1回の観測とする。A、Bの標尺を入れ替え1回目と同様に観測を行う。2回の観測を1セット(S_1)とし、観測者又は観測時間を変え、同様に第2セット(S_2)の観測を行う。

高低差の標準偏差 Sを求め、5-1の式A, Bにおいて判定を行う。



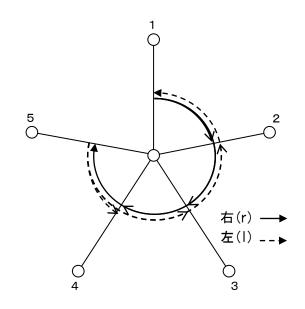
7-2 セオドライト(水平角) (詳細については、JIS B 7912-3:2006 による。)

観測は、観測点1点と目標点5点とし、観測点、目標点の比高差が少なく、各目標点までの距離はおおよそ150m~200m、各目標点の角度が均一となるような場所で行う。

5方向3対回(0°60°120°)の観測を1回(S_11)とし、同様に4回($S_11\sim S_14$)の観測を行い1セットとする。

観測者又は観測時間を変え、同様に第2セット (S_2 1 $\sim S_2$ 4) の観測を行う。

それぞれのセットについて、1回の観測毎に標準偏差 $(s_11\sim s_14)$ を求め、4回の平均値を第1セット標準偏差 (s_1) とする。同様に第2セットにおいても、1回の観測毎に標準偏差 $(s_21\sim s_24)$ を求め、4回の平均値を第2セット標準偏差 (s_2) とし、5-2の式A, Bにおいて判定を行う。



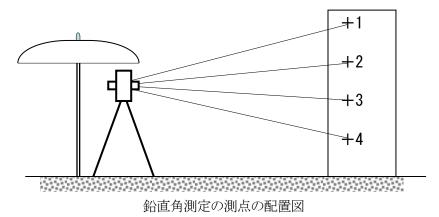
セオドライト(水平角)観測図(1対回)

7-3 セオドライト(鉛直角)(詳細については、JIS B 7912-3:2006 による。)

4方向3対回の観測を1回 (S_11) とし、同様に4回 $(S_11\sim S_14)$ の観測を行い1セット (S_1) とする。観測者又は観測時間を変え、同様に第2セット $(S_21\sim S_24)$ の観測を行い2セット (S_2) とする。

それぞれのセットについて、1回の観測毎に標準偏差($s_11\sim s_14$)を求め、4回の平均値を第1セット標準偏差(s_1)とする。

同様に第2セットにおいても、1



回の観測毎に標準偏差($s_21\sim s_24$)を求め、

4回の平均値を第2セット標準偏差(s_2)とし、5-2の式A,Bにより判定を行う。

7-4 光波測距儀 (詳細については、JIS B 7912-4:2016 による)

標準測定手順における測定基線の条件設定を以下のとおりとして7点の位置を決定する。

A. 21の異なる距離による基線の設定

基線のもっともよい配置は、測定基線 21 個の組合せによる距離が全て異なるように全長 d を六つの距離 $d_1 \sim d_6$ に分割する配置である。

 $d_1=d/63$, $d_2=2d_1$, $d_3=4d_1$, $d_5=8d_1$, $d_5=16d_1$, $d_6=32d_1$

B. サイクリックエラーを考慮した基線設定

基線長全長 d、波長λとして、

$$bo = \frac{L - 6.5 \times \lambda}{15}$$

$$\beta = \mu \times \lambda / 2$$

$$\gamma = \lambda / 72$$

以上の式を用いて6点間の距離を求める。

$$d_{1} = \lambda + \beta + 3 \gamma$$

$$d_{2} = \lambda + 3 \beta + 7 \gamma$$

$$d_{3} = \lambda + 5 \beta + 11 \gamma$$

$$d_{4} = \lambda + 4 \beta + 9 \gamma$$

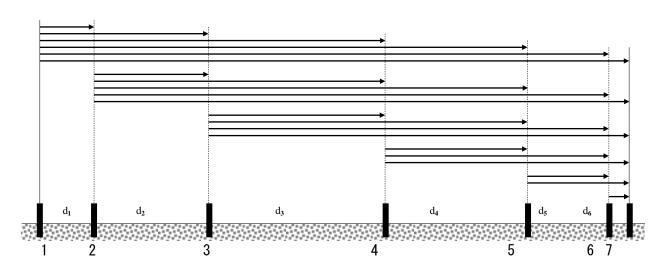
$$d_{5} = \lambda + 2 \beta + 5 \gamma$$

$$d_{6} = \lambda + \gamma$$

 $d = 6 \lambda + 15 \beta + 36 \gamma$

基線長決定後、21区間全ての測定を下図のとおりに行い第 1 セット(S_1)とする。観測者又は観測時間を変え第 2 セット(S_2)の観測を行う。各セットで得られた標準偏差(s_1 、 s_2)は、5-3 の式A,B により判定し、ゼロ点補正量 δ - δ は、5-3 の式Cにより確認を行う。

測距儀(7点法)観測図



7-5 GNSS 測量機 (RTK 法) (詳細については、JIS B 7912-8:2018 による)

RTK 法は、固定局と移動局で同時に観測を行い、無線装置等を利用して固定局と移動局の観測データを組み合わせて即時に基線解析を行う。

観測点は、固定局1点(既知点の使用も可)及び移動局2点を設置する。移動局間の距離は、2m以上20m以内とし、移動局間の水平距離及び高低差は、RTK 法以外の測定方法で3mm以上の精度で決定して、それを基準値とする。

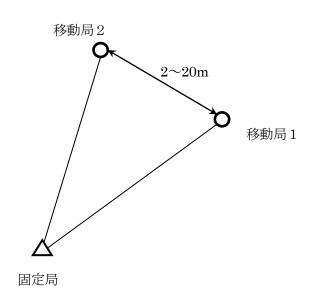
RTK 法による観測は、固定局を基準として移動局1及び移動局2における5セットの観測を1組として、3組の観測を行う。各セット内の観測は、移動局1及び移動局2においてそれぞれ観測するものとする。連続する1セットから5セットにおいて各セットの観測時間の間隔は約5分とし、各組の観測時間の間隔は少なくても90分の間隔をおかなければならない。

測定した3組の全ての水平距離と高低差を基準値と比較し、偏差が式(1)及び式(2)を満足することを確認する。

水平距離の偏差 $\leq 2.5 \times \sqrt{2} \times \sigma$ ・・・(1)

高さの偏差 $\leq 2.5 \times \sqrt{2} \times \sigma$ ・・・・・(2)

また、3組の全ての測定値を用いて、移動局1から移動局2の水平成分(x, y)及び高さ(h)の標準偏差sを求め、5-4の式A, Bにより判定を行う。



観測局の配置図

測量成果検定基準

測量成果検定基準

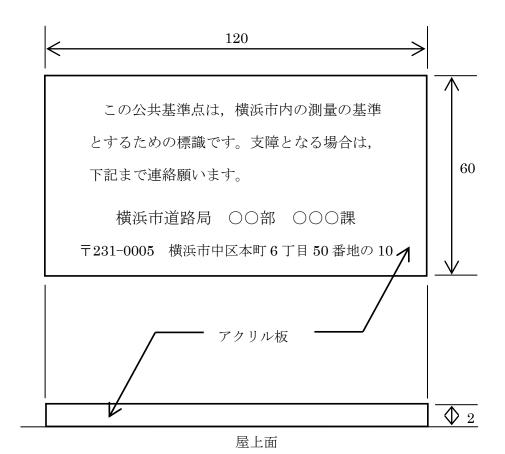
測量分野	作業種別	測量成果及び資料	検 定 基 準		
		観測手簿	規定内のもの		
	ŧ.	観測記簿	転記数値、計算等の誤りの有無		
基		計算簿	計算等の誤りの有無及び計算プログラムの 適否		
左		点の記	記載様式、内容の誤りの有無		
準	進	成果表	記載様式、数値等の誤りの有無		
·		成果数値データ	入力データの誤りの有無		
点	基準点測量	基準点網図	規定に基づく記載等の適否		
	測	精度管理表/品質評価表 規定に基づく許容範囲等の適否			
測		点検測量簿	規定内のもの		
量		平均図	規定内のもの		
		メタデータ	記載様式、内容の誤りの有無		
		電子納品成果品 (CD-R 等)	電子納品要領に基づく格納の内容の誤りの 有無		
		その他の資料	規定に基づく記載等の適否		

測量分野	作業種別	測量成果及び資料	検 定 基 準	
数値地形図データ作成等	数値地形図データ作成	数値地形図データファイル	規定内のもの	
		数値地形図データファイル 出力図	n	
		精度管理表/品質評価表	品質要求に基づく評価結果の適否	
		メタデータ	記載様式、内容の誤りの有無	
		その他の資料	規定に基づく記載等の適否	
	地図編集	基図データ及び編集原デー タ等出力図	規定内のもの	
		精度管理表/品質評価表	品質要求に基づく評価結果の適否	
		メタデータ	記載様式、内容の誤りの有無	
		その他の資料	規定に基づく記載等の適否	

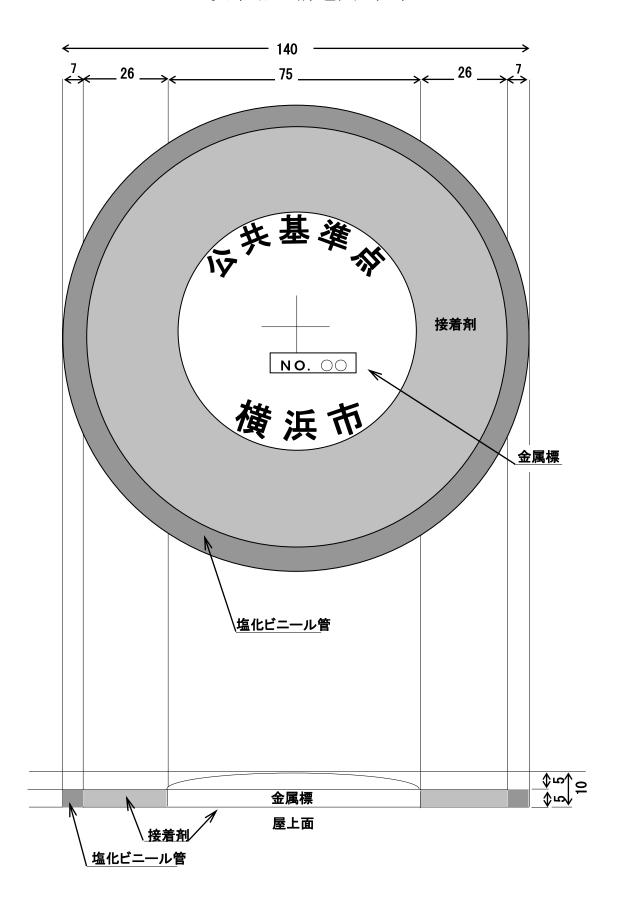
- 注:1)"規定内のもの"とは、修正可能な軽微な誤り等を含む。
 - 2) 製品仕様書等に特別の定めがある場合又は上表と異なる作業手法による場合は、上表を適宜変更して適用する。
 - 3) 数値地形図データ作成等において、当該の規定以外の方法で行う場合は、全てJPGISに準拠する。
 - 4)数値地形図データ作成等における電子納品(電磁的記録)については、製品仕様書等で指示のある場合に実施する。

基準点構造図

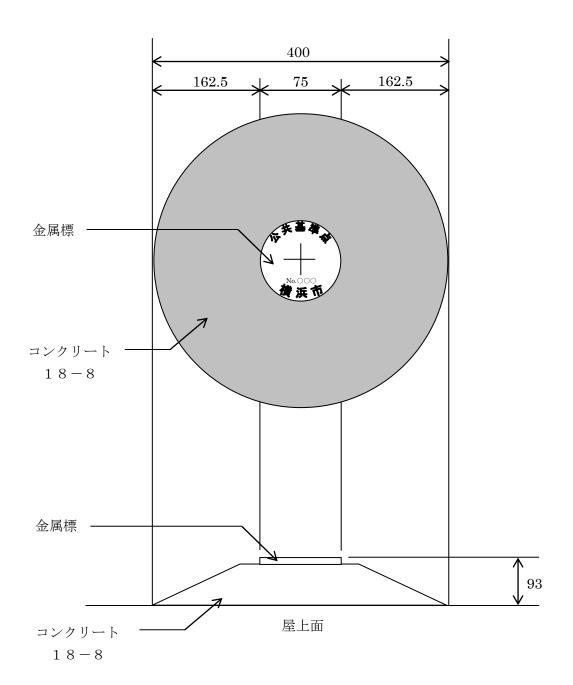
プレート規格図



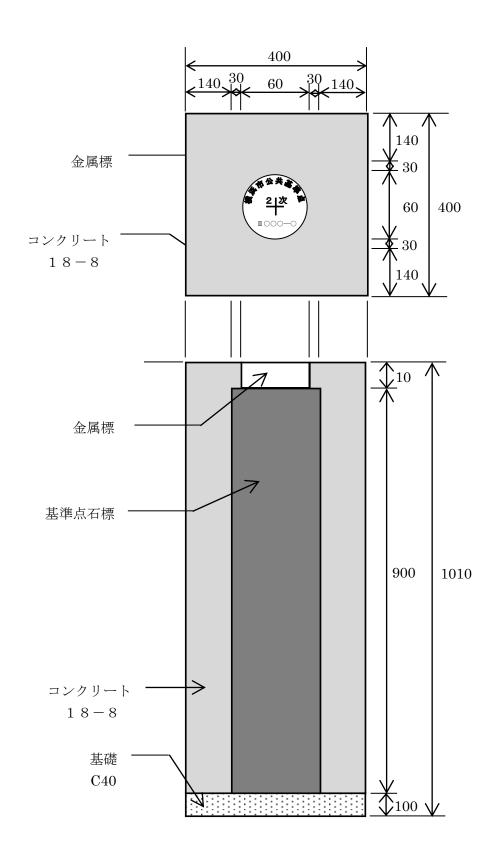
一次本点 構造図 (I) (mm)



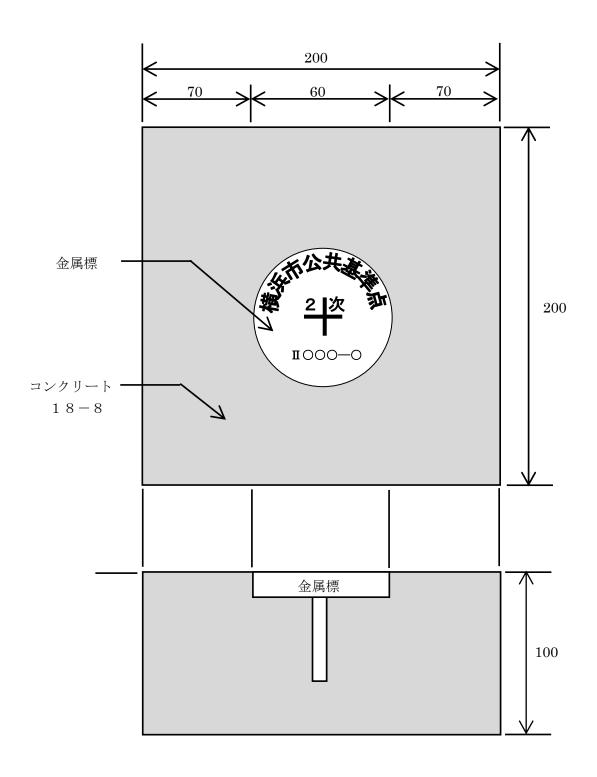
一次本点 構造図 (Ⅱ) (mm)



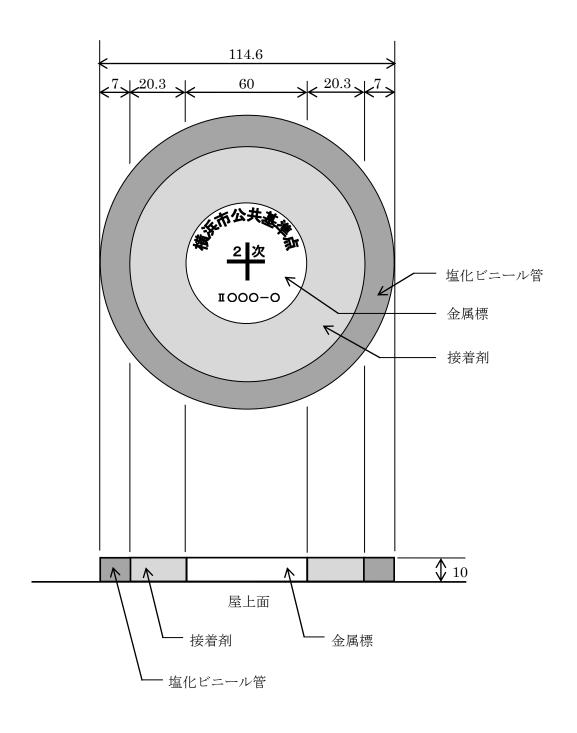
二次本点 構造図 (mm)



二次節点 構造図 (I) (mm)



二次節点 構造図 (Ⅱ) (mm)



計算式集

基準点測量

- 1. 楕円体の原子及び諸公式
- 1.1 楕円体の原子

地球の形状及び大きさについて、測量法施行令第3条に定める楕円体の値による。

1.2 楕円体の諸公式

$$M = \frac{a(1 - e^2)}{W^3}, \quad N = \frac{a}{W}, \quad R = \sqrt{MN} = \frac{b}{W^2}$$

$$f = \frac{a - b}{a} = 1 - \sqrt{1 - e^2} = \frac{1}{F}, \quad e = \sqrt{\frac{a^2 - b^2}{a^2}} = \sqrt{2f - f^2} = \frac{\sqrt{2F - 1}}{F}$$

$$b = a\sqrt{1 - e^2} = a(1 - f) = \frac{a(F - 1)}{F}, \quad W = \sqrt{1 - e^2 \sin^2 \varphi}$$

ただし、

a: 長半径 b: 短半径 f: 扁平率 F: 逆扁平率 e: 離心率

M: 子午線曲率半径 N: 奶酉線曲率半径 R: 平均曲率半径 $\varphi:$ 緯度

- 2. セオドライト及び測距儀又はトータルステーションを使用した場合の計算式
- 2.1 距離計算
- 2.1.1 測距儀の気象補正計算

$$D = D_s \frac{n_s}{n} = D_s + (\Delta_s - \Delta_n) D_s$$

ただし、

 $n_{\rm s}=(1+\Delta_{\rm s})$: 測距儀が採用している標準屈折率

 $n=(1+\Delta_{\mathrm{n}})$:気象観測から得られた屈折率

$$\Delta_{\rm n} = a \frac{P}{273.15 + t} - E$$

$$a = \frac{273.15}{1013.25} (n_{\rm g} - 1)$$

$$n_{\rm g} - 1 = \left(287.6155 + \frac{4.88660}{\lambda^2} + \frac{0.06800}{\lambda^4}\right) \times 10^{-6}$$

ただし、

 $E = 0.6 \times 10^{-6}$

D : 気象補正済みの距離 (m)

D_s : 観測した距離 (m)

P: 測点1と測点2の平均気圧(hPa)

t : 測点1と測点2の平均気温 (℃)

 $n_{\rm g}$: 群速度に対する屈折率

λ : 光波の実効波長 (μm)

2.1.2 気圧、気温を求める計算

(1) 標高による気圧の計算式

$$P_2 = 1013.25 \times 10^{-\frac{H}{67.58T}}$$

(2) 高低差による気圧の計算式

(i)
$$P_2 = P_1 \times 10^{-\frac{\Delta H}{67.58T}}$$

(ii)
$$P_2 = P_1 - 0.12\Delta H$$

(3) 高低差による気温の計算式

$$t' = t - 0.005 \Delta H$$

(4) 温度補正計算(鋼巻尺使用)

$$D=D_S+D_S$$
 (t - t₀) α

Ds: 測定距離 (定数補正ずみの値)

t : 鋼巻尺の温度 (℃)

t₀:標準温度 α:膨脹係数

ただし、

 P_1 :計算の基準とした測点で観測した気圧(hPa)

P₂ : 求めようとする測点の気圧(h P a)

T : 絶対温度 (K) (T = 273.15 + t)

t:計算の基準とした測点で観測した気温 ($^{\circ}$)

t' : 求めようとする測点の気温 (°C) H : 求めようとする測点の標高 (m)

 ΔH : 計算の基準とした測点の標高 (H_1) と求めようとする測点の標高 (H_2)

との高低差H₂-H₁ (m)

2.1.3 基準面上の距離の計算

$$S = D \cos\left(\frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}\right) \frac{R}{R + \left(\frac{H_1 + H_2}{2}\right) + N_g}$$

ただし、

S : 基準面上の距離 (m)

D : 測定距離 (m)

 H_1 : 測点 1 の標高(概算値) + 測距儀の器械高(m) H_2 : 測点 2 の標高(概算値) + 測距儀の器械高(m)

 $lpha_1$: 測点 1 から測点 2 に対する高低角 $lpha_2$: 測点 2 から測点 1 に対する高低角 R : 平均曲率半径(m)(R=6370000)

N_g:ジオイド高(既知点のジオイド高を平均した値)

2.1.4 折れ基線 (三辺測量)

$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cdot cosA$$

又は、

$$a = (b+c) \sin (A/2) \cos \{(B-C)/2\}$$
ただし、

(B-C)
$$/2 = \tan^{-1} \{(b-c) / (b+c)\}$$

 $\times \tan^{-1} (A/2)$

$$(B+C) / 2 = 90^{\circ} - A / 2$$



$$A = cos^{-1} \{(b^2 + c^2 - a^2) / 2 b c \}$$

$$B = \cos^{-1} \{(c^2 + a^2 - b^2) / 2 c a \}$$

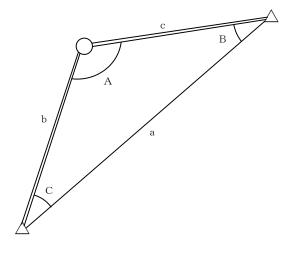
$$C = \cos^{-1} \{ (a^2 + b^2 - c^2) / 2 \ a \ b \}$$

又は、

A =
$$2 \tan^{-1} \sqrt{\frac{(s-b) (s-c)}{s(s-a)}}$$

B =
$$2 \tan^{-1} \sqrt{\frac{(s-c) (s-a)}{s(s-b)}}$$

$$C = 2 \tan^{-1} \sqrt{\frac{(s-a)(s-b)}{s(s-c)}}$$



2.1.6 距離計算に必要な高低角の補正量を求める計算

$$\alpha_i' = \alpha_i + d\alpha_i$$

ただし、

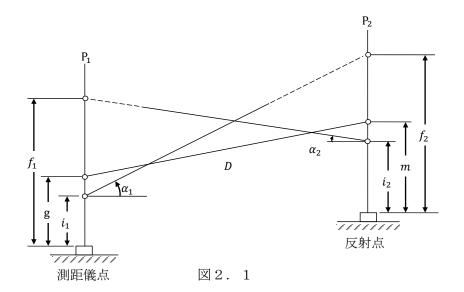
 α_{i} :補正済みの高低角 (i=1,2 以下同じ)

 α_i :観測した高低角

 $d\alpha_i$: 高低角に対する補正量

$$d\alpha_1 = \sin^{-1} \left\{ \frac{(m - f_2 + i_1 - g)\cos \alpha_1}{D} \right\}$$

$$d\alpha_2 = \sin^{-1} \left\{ \frac{(g - f_1 + i_2 - m)\cos \alpha_2}{D} \right\}$$



 $egin{array}{lll} P_1 & : 測距の器械点 & P_2 & : 反射点 \\ g & : 測距儀の器械高 & m & : 反射鏡高 \\ i_i & : セオドライトの器械高 & f_i & : 目標高 \\ \end{array}$

D: 測定距離

補正量 $d\alpha_i$ は角度秒で求める。距離の単位はm、角度の単位は、度分秒とする。

2.2 偏心補正計算

2.2.1 正弦定理による計算

$$x = \sin^{-1}\left(\frac{e}{S}\sin\alpha\right)$$

(注) $\frac{e}{s}$ 又は $\frac{e}{s'} < \frac{1}{450}$ のときは、 S = S'として計算することができる。

2.2.2 二辺夾角による計算

$$x = \tan^{-1} \left(\frac{e \sin \alpha}{S' - e \cos \alpha} \right)$$

$$S = \sqrt{S'^2 + e^2 - 2S'e\cos\alpha}$$

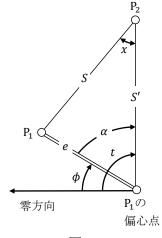


図2.2

偏心点:偏心角を測定した測点

x : 偏心補正量

 $S: P_1 と P_2 との距離$

S': 偏心点と P2 との距離

e : 偏心距離

 $\alpha = t - \phi$

t:観測した水平角, ϕ :偏心角

2.2.3 相互偏心の計算

(1) S' が既知の場合

$$x = \tan^{-1} \left\{ \frac{e_1 \sin \alpha_1 + e_2 \sin \alpha_2}{S' - (e_1 \cos \alpha_1 + e_2 \cos \alpha_2)} \right\}$$

$$S = \sqrt{(S' - e_1 \cos \alpha_1 - e_2 \cos \alpha_2)^2 + (e_1 \sin \alpha_1 + e_2 \sin \alpha_2)^2}$$

(2) S が既知の場合

$$x = \sin^{-1}\left(\frac{e_1 \sin \alpha_1 + e_2 \sin \alpha_2}{S}\right)$$

 P1
 : 測点 1

 P2
 : 測点 2

 P'1
 : P1の偏心点

 P'2
 : P2の偏心点

 x
 : 偏心補正量

 S
 : P1とP2との距離

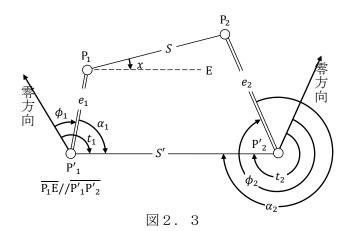
 S'
 : P1とP2との距離

 e_1 , e_2 :偏心距離 ϕ_1 , ϕ_2 :偏心角

t₁, t₂ : 観測した水平角

$$\alpha_1 = t_1 - \phi_1$$

$$\alpha_2 = (360^\circ + t_2) - \phi_2$$



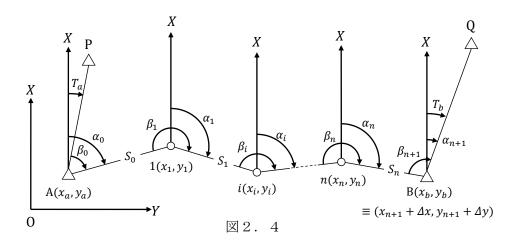
2.2.4 偏心補正の符号

正とは、図2.2において、 P_1 での水平角に補正する。反とは、 P_2 での水平角に補正することを示す。+は、計算した補正量の符号をそのまま加用する。-は、計算した補正量の符号を反して加用することを示す。

	ı			
B・C・Pの関係	偏心角を測定した位置の区分			
	水平角観測を 行った観測点B	測点の中心C	目標の中心P	
(B = P) ≠ C	正 : +	正 : -	正 : +	
	反 : +	反 : -	反 : +	
$(B = C) \neq P$	反 : -	反 : -	反 : +	
$B \neq (C = P)$	正 : +	正 : -	正 : -	
	(B≠C)	(B≠C)		
$B \neq C \neq P$	正 : +	正 : -		
		$(C \neq P)$	$(C \neq P)$	
		反 : -	反 : +	

2.3 座標及び閉合差の計算(方向角の取付を行った場合)

〈多角路線の記号の説明〉



(既知件)

A : 出発点(既知点) x_a, y_a : A \mathcal{O} x, y座標 B : 結合点(既知点) x_b, y_b : B \mathcal{O} x, y座標

 T_a : 出発点の方向角 T_b : 結合点の方向角

(観測件)

 β_i : 観測した水平角, (角数 = n+2)

 α_i : 測点で次の点に対する方向角, (角数 = n+2)

 S_i : 測点から次の点までの平面上の距離, (辺数 = n+1)

i : 測点番号, (点数 = n)

(求 件)

 x_i, y_i : 測点 i の x, y 座標

 $\Delta x, \Delta y$:座標の閉合差, $\Delta \alpha$:方向角の閉合差

(その他の記号)

X :座標のx軸の方向 Y :座標のy軸の方向

P, Q: 既知点

2.3.1 方向角の計算

出発点 A の方向角 : $\alpha_0 = T_a + \beta_0$

測点 i の方向角 $: \alpha_i = \alpha_{i-1} + \beta_i \pm 180^\circ$ 結合点 B の方向角 $: \alpha_{n+1} = \alpha_n + \beta_{n+1} \pm 180^\circ$

2.3.2 方向角の閉合差

$$\Delta \alpha = T_b - \alpha_{n+1}$$

又は

$$\Delta \alpha = T_b - T_a - \Sigma \beta + (n \pm 1)180^{\circ}$$

2.3.3 座標の近似値の計算

測点 1 の座標 : $x_1 = x_a + dx_1$, $y_1 = y_a + dy_1$

測点 i の座標 $: x_i = x_{i-1} + \mathrm{d} x_i, \ y_i = y_{i-1} + \mathrm{d} y_i$

ただし、

$$\mathrm{d}x_i = S_i \cos \alpha_i$$
, $\mathrm{d}y_i = S_i \sin \alpha_i$

2.3.4 座標の閉合差

$$\Delta x = x_b - x_{n+1} = x_b - x_a - \Sigma dx$$

$$\Delta y = y_b - y_{n+1} = y_b - y_a - \Sigma dy$$

2.3.5 単位多角形の諸計算

単位多角形に関する諸計算は、2.3.1から2.3.4の計算式を準用する。

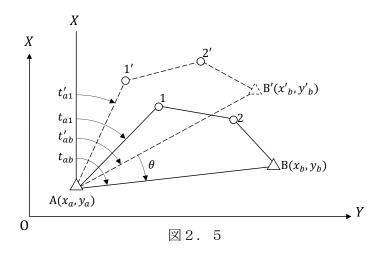
- (1) 方向角の計算は、2.3.1による。
- (2) 方向角の閉合差

内角を観測した場合 $\Delta \alpha = (n-1)180^{\circ} - \sum \beta$ 外角を観測した場合 $\Delta \alpha = (n+3)180^{\circ} - \sum \beta$

- (3) 座標の計算は、2.3.3による。
- (4) 座標の閉合差

$$\Delta x = \sum dx$$
, $\Delta y = \sum dy$

2.3.6 方向角の計算(取付観測がない場合)



---:計算で確定した多角路線

----: 仮定の方向角で計算した多角路線

(既知件)

A : 出発点 x_a, y_a : 出発点のx, y座標 B : 結合点 x_h, y_h : 結合点のx, y座標

(観測件)

多角路線の辺長と新点及び節点における水平角

(求 件)

 t_{a1} : Aから1に対する方向角

(計算式及び記号)

 t'_{a1} : 地形図等から求めたA点から 1'点に対する仮定の方向角 $(1' \cdot 2' \cdot B'$ は仮定の方向角によって計算した各点の位置)

t'ab: 仮定の方向角(A点からB'点に対する方向角)

$$t'_{ab} = \tan^{-1} \left(\frac{y'_b - y_a}{x'_b - x_a} \right)$$

tab : 出発点 A 点から結合点 B 点に対する方向角

$$t_{ab} = \tan^{-1} \left(\frac{y_b - y_a}{x_b - x_a} \right)$$

θ:仮定の方向角に対する修正量

$$\theta = t_{ab} - t'_{ab}$$

求件、A点から1に対する方向角

$$t_{a1} = t'_{a1} + \theta$$

2.4 座標の計算(厳密水平網平均計算)

2.4.1 観測値を平面直角座標上の値へ変換するための計算

(1) 方向角の変換

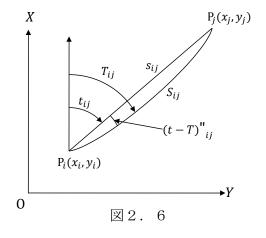
$$(t-T)_{ij}^{"} = -\frac{\rho^{"}}{4m_0^2 R_0^2} (y'_j + y'_i) (x'_j - x'_i) + \frac{\rho^{"}}{12m_0^2 R_0^2} (x'_j - x'_i) (y'_j - y'_i)$$

$$t_{ij} = T_{ij} + (t-T)_{ij}^{"}$$

(2) 距離の変換

$$\left(\frac{S}{S}\right)_{ij} = m_0 \left\{ 1 + \frac{1}{6R_0^2 m_0^2} (y'_i^2 + y'_i y'_j + y'_j^2) \right\}$$

$$s_{ij} = S_{ij} \left(\frac{S}{S}\right)_{ij}$$



ただし、

t_{ij} : 平面直角座標上の観測方向角

Tii : 基準面上の観測方向角

sij : 平面直角座標上の測定距離

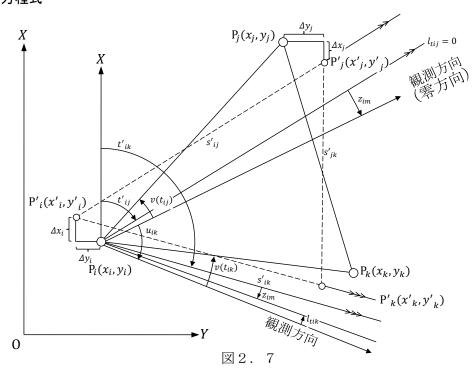
Sii : 基準面上の測定距離

 m_0 : 平面直角座標系の X 軸上における縮尺係数 0.9999

R₀ : 平面直角座標系原点の平均曲率半径

 x'_i, y'_i : P_i 点の近似座標値 x'_i, y'_i : P_i 点の近似座標値

2.4.2 観測方程式



(1) 方向観測の観測方程式

$$v(t_{ik}) = -z_{im} + a_{ik}\Delta x_i - b_{ik}\Delta y_i - a_{ik}\Delta x_k + b_{ik}\Delta y_k \underline{-}l_{tik}$$

重量 $p_{ik} = 1$

(2) 距離観測の観測方程式

$$v(s_{ik}) = -b_{ik}\Delta x_i - a_{ik}\Delta y_i + b_{ik}\Delta x_k + a_{ik}\Delta y_k - l_{sik}$$

重量 p_{sik}

ただし、

 x'_i, y'_i : P_i 点の座標の近似値(m単位) x_i, y_i : P_i 点の座標の最確値(m単位)

 Δx_i , Δy_i : P_i 点の座標の補正値 $x_i = x'_i + \Delta x_i$, $y_i = y'_i + \Delta y_i$

 P_i 点が既知点のとき $\Delta x_i = \Delta y_i = 0$

 $\sqrt{(x'_{\nu}-x'_{i})^{2}+(y'_{\nu}-y'_{i})^{2}}$: P_i, P_k間の平面直角座標上の近似距離 s'_{ik}

 a_{ik} , b_{ik} : 観測方程式の係数

 $a_{ik} = \frac{(y'_k - y'_i)}{{s'_{ik}}^2} \rho$ ", $b_{ik} = \frac{(x'_k - x'_i)}{{s'_{ik}}^2} \rho$ "

: P_i, P_k間の平面直角座標上の測定距離 (m単位) S_{ik}

: 距離の観測方程式の定数項(秒単位) l_{sik}

 $l_{sik} = \frac{(s_{ik} - s'_{ik})}{s'_{ik}} \rho''$

 $\tan^{-1}\left(\frac{y'_j - y'_i}{x'_j - x'_i}\right)$ $: P_i$ 点における P_j 方向(零方向)の仮定方向角 t'_{ii}

 $\tan^{-1}\left(\frac{y'_k - y'_i}{x'_k - x'_i}\right)$ $: P_i$ 点における P_k 方向の仮定方向角 t'_{ik}

:標定誤差、Pi点における m 組目の方向観測を方向角に換算するときの Z_{im}

仮定方向角(t')に対する補正値(秒単位)

 $: P_i$ 点における P_i 方向(零方向)を基準とした P_k 方向の観測角 u_{ik}

: 方向の観測方程式の定数項(秒単位) l_{tik}

> $l_{tik} = \left(t'_{ij} + u_{ik}\right) - t'_{ik}$ $l_{tij} = 0$ (零方向)

 p_{ik}

: 方向観測の重量、常に1とする
: 距離観測の重量 $p_{sik} = \frac{m_t^2 s_{ik}^2}{(m_s^2 + \gamma^2 s_{ik}^2)\rho''^2}$ p_{sik}

 m_t : 角の1方向の標準偏差(秒単位)

 $m_{\rm s}$: 測距儀における距離に無関係な標準偏差 (m単位) : 測距儀における距離に比例する誤差の比例定数

 $v(t_{ik})$: 方向観測の残差(秒単位) : 距離観測の残差(秒単位) $v(s_{ik})$

m単位の場合の残差= $s'_{ik}v(s_{ik})/\rho$ "

2.4.3 平均計算

(1) 観測方程式の行列表示

$$V = AX - L$$
, P

ただし、

V: 残差のベクトル

A :係数の行列

P: 重量の行列

X : 未知数のベクトル 行列要素の配置順位は、それぞれ対応している。 L : 定数項のベクトル

(2) 正規方程式の行列

$$NX = U$$

ただし、

$$N = A^T P A, \qquad U = A^T P L$$

(3) 解

$$X = N^{-1}U$$

 N^{-1} は、Nの逆行列である。

(4) 座標の最確値

$$x_i = x'_i + \Delta x_i$$

$$y_i = y'_i + \Delta y_i$$

(5) 単位重量当たりの観測値の標準偏差 (m_0)

$$m_0 = \sqrt{\frac{\mathbf{V}^T \mathbf{P} \mathbf{V}}{q - (r + 2n)}}$$

 m_0 は、角度で表示する。

ただし、

 $m{V}^T:m{V}$ の転置行列 r: 方向観測の組の数

P:観測値の重量 n:新点の数

q :観測方程式の数

(6) 座標の標準偏差

$$M_{\chi} = \frac{n \epsilon_0}{\sqrt{P_{\chi}}}$$

 $M_x = \frac{m_0}{\sqrt{P_x}}$ ------- X 座標の標準偏差 $M_y = \frac{m_0}{\sqrt{P_y}}$ ------- Y 座標の標準偏差 $M_s = \sqrt{{M_x}^2 + {M_y}^2}$ ------- 座標の標準偏差

$$M_{y} = \frac{m_0}{\sqrt{P_{y}}}$$

$$M_s = \sqrt{{M_x}^2 + {M_y}^2}$$

 M_x , M_y , M_s は、長さで表示する。

ただし、

 P_x : Δx の重量

 P_{v} : Δy の重量

(注) $1/P_x$, $1/P_v$ は、逆行列 N^{-1} の対角要素である。

2.5 標高及び閉合差の計算

2.5.1 標高及び高低差の計算

標高 $H_2(H_1$ を既知とした場合)

$$H_2 = (H'_2 + H''_2)/2$$

$$H'_2$$
, H''_2 正反に分けて計算を行う

正方向
$$H'_2 = H_1 + D \sin \alpha_1 + i_1 - f_2 + K$$

反方向
$$H''_2 = H_1 - D \sin \alpha_2 - i_2 + f_1 - K$$

高低差 h は

$$h = H_2 - H_1$$

$$= D \sin\left(\frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}\right) + \frac{1}{2}(i_1 + f_1) - \frac{1}{2}(i_2 + f_2)$$

ただし、

 $H_i: P_i$ 点の標高

*i*_i: P_i点の器械高

f_i: P_i点の目標高

h : P₁点とP₂点との高低差

D: 測定距離

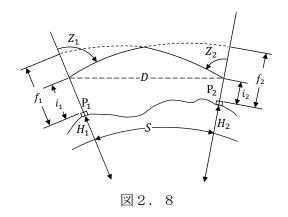
S : 基準面上の距離

 Z_i : P_i 点で観測した鉛直角

 α_i : P_i 点における高低角 $\alpha_i = 90^\circ - Z_i$

K: 両差(気差及び球差) $K = \frac{(1-k)S^2}{2R}$

k : 屈折係数 (0.133) R : 平均曲率半径



2.5.2 標高の閉合差

(1) 結合多角路線の閉合差

$$dh = H_b - H_a - \sum h$$

ただし、

dh: 閉合差, $H_a:$ 出発点の標高, $H_b:$ 結合点の標高

(2) 単位多角形の閉合差

 $dh = \sum h$

2.5.3 標高の近似値の計算

高低網平均の近似値は標高の概算値を使用する。

$$H_2 = H_1 + h$$

2.6 標高の計算 (厳密高低網平均計算)

2.6.1 観測した高低角の標石上面への補正計算

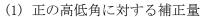
〈補正計算の説明〉

H_i :標高

 A_i : 測点iから観測した高低角

 $\mathbf{d}\alpha_i$: A_i に対する補正量 α_i : A_i の補正後の高低角

i_i :器械高f_i :目標高i :測点番号



$$d\alpha_1 = \tan^{-1} \left\{ \frac{(f_2 - i_1)\cos A_1}{\frac{S}{\cos A_1} - (f_2 - i_1)\sin A_1} \right\}$$

(2) 反の高低角に対する補正量

$$d\alpha_2 = \tan^{-1} \left\{ \frac{(f_1 - i_2)\cos A_2}{\frac{S}{\cos A_2} - (f_1 - i_2)\sin A_2} \right\}$$

ただし、

S は基準面上の距離 [2.6.2 による]

(3) 補正した観測高低角

$$\alpha_1 = A_1 - d\alpha_1$$

$$\alpha_2 = A_2 - d\alpha_2$$

2.6.2 観測方程式

〈平均値・観測値・近似値の関係〉

P: : 平均計算で確定した測点

H_i :標高の最確値

P'; :近似値による測点

H'_i :近似標高

Δh_i: 近似標高に対する補正量

α :観測した高低角

$$\alpha = \frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}$$

α':近似標高により求めた高低角

$$\alpha' = \tan^{-1} \left\{ \frac{{H'}_2 - {H'}_1}{S} \left(1 - \frac{{H'}_1 + {H'}_2}{2R} \right) \right\}$$

S: 基準面上の距離

R : 平均曲率半径

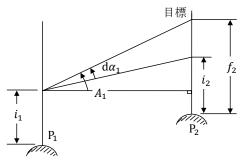
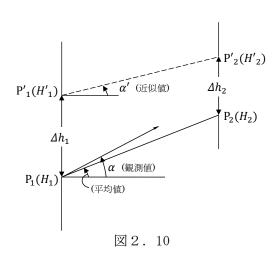


図2.9



(1) 観測値の重量

正反を1組とした、 $\alpha = \frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}$ の観測値の重量を1とする。

(2) 観測方程式の係数

$$\begin{split} C_1 &= \frac{\cos^2\alpha'}{S} \bigg(1 - \frac{{H'}_1}{R}\bigg) \rho" \\ C_2 &= \frac{\cos^2\alpha'}{S} \bigg(1 - \frac{{H'}_2}{R}\bigg) \rho" \end{split}$$

(3) 観測方程式

$$v(\alpha) = -C_1 \Delta h_1 + C_2 \Delta h_2 - l_{12}$$

重量 = 1

ただし、

$$l_{12}=\alpha-\alpha'$$

ν(α): 高低角の残差(秒単位)

2.6.3 平均計算

- (1) 観測方程式の行列表示は、2.4.3.(1)による。
- (2) 正規方程式の行列は、2.4.3.(2)による。
- (3) 解は2.4.3.(3)による。
- (4) 標高の最確値

$$H_i = H'_i + \Delta h_i$$

(5) 単位重量当たりの観測値の標準偏差 (m₀)

$$m_0 = \sqrt{\frac{\mathbf{V}^T \mathbf{P} \mathbf{V}}{q - n}}$$

 m_0 は、角度で表示する。

ただし、記号は2.4.3.(5)と同じである。

(6) 標高の標準偏差 (M_h)

$$M_h = \frac{m_0}{\sqrt{P_h}}$$

 M_h は、長さで表示する。

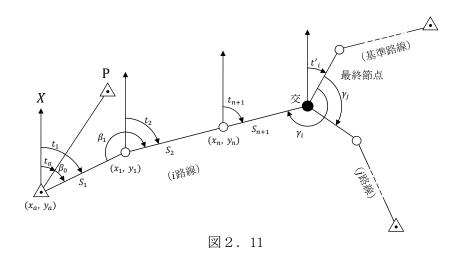
ただし、 $P_h: \Delta h$ の重量

2.7 簡易網平均計算(簡易水平網平均計算及び簡易高低網平均計算)

n:1路線内の節点数 $(k=1,2,\dots n)$

m:路線数 ($i = 1, 2, \dots m$)

 $S_i:\sum_{k=1}^{n+1} s_k: i$ 路線の観測距離の総和,s: 節点間の平面距離



2.7.1 単純重量平均による方法(交点1点の場合)

2.7.1.1 方向角の計算

(1) i 路線から求めた交点における基準路線の最終節点の方向角(t_i)の計算

$$t'_{i} = t_{1} + \sum_{k=1}^{n} \beta_{k} - (n \pm 1)180^{\circ} - \gamma_{i}$$

 $t_1 = t_a + \beta_0$

 t_a : 出発点における取り付け点 (P) の方向角

 t_k : (k-1) 番目の節点における方向角 $(k=1,2,\cdots n+1)$

 β_k : k 番目の節点における夾角 ($k = 0, 1, 2, \dots n$)

出発点での方向角の取り付け観測がない場合 $(k = 1, 2, \dots n)$

γ_i : 交点における基準路線の最終節点と i 路線の最終節点との夾角

 $(i = 1, 2, \dots m)$, 基準路線の場合 $\gamma = 0$

(2) 交点における基準路線の最終節点の平均方向角(t)の計算

$$t = \sum_{i=1}^{m} P_i t'_i / \sum_{i=1}^{m} P_i$$

 P_i : i 路線の重量 (i 路線の夾角の観測数の逆数)

(3) 閉合差 (Δt) とその路線の夾角への補正値 ($\mathrm{d}\beta$)

$$\Delta t = t - t'_i = \sum_{k=0}^{n} \mathrm{d}\beta_k : i$$
 路線の方向角の閉合差

 $\mathrm{d}eta_k: k$ 番目の節点の夾角 eta への補正値

出発点において方向角の取り付けのない場合 $(k = 1, 2, \dots n)$

2.7.1.2 座標計算

(1) i 路線から求めた交点の座標 (x'_i, y'_i)

$$x'_{i} = x_{0} + \sum_{k=1}^{n+1} dx_{k}$$
 $y'_{i} = y_{0} + \sum_{k=1}^{n+1} dy_{k}$

 x_0 y_0 : 出発点の座標

 $\mathrm{d}x_k = s_k \cos t_k : (k-1)$ 点から k 点までの x 座標差 $dy_k = s_k \sin t_k$: (k-1) 点から k 点までの y 座標差

(2) 交点における平均座標 (x,y) の計算

$$x = \sum_{i=1}^{m} P_{i} x'_{i} / \sum_{i=1}^{m} P_{i} \qquad y = \sum_{i=1}^{m} P_{i} y'_{i} / \sum_{i=1}^{m} P_{i}$$

$$P_{i} = 1 / S_{i}$$

(3) 閉合差 (Δx , Δy) とその路線の節点座標への補正値 (dx, dy)

$$\Delta x = x - x'_i = \sum_{\substack{k=1 \ j=1}}^{n+1} \mathrm{d}x_k : i$$
 路線の交点における x 座標の閉合差

$$\Delta y = y - y'_i = \sum_{k=1}^{n+1} \mathrm{d}y_k : i$$
 路線の交点における y 座標の閉合差

$$\mathbf{d}x_L = (\Delta x/S_i)\sum_{k=1}^L s_k$$
 : L 番目の節点座標 (x_L) への補正値 $\mathbf{d}y_L = (\Delta y/S_i)\sum_{k=1}^L s_k$: L 番目の節点座標 (y_L) への補正値

$$\mathrm{d}y_L = (\Delta y/S_i) \sum_{k=1}^L S_k$$
 : L 番目の節点座標 (y_L) への補正値

2.7.1.3 高低計算

(1) i 路線から求めた交点の標高 (Hi)

$$H'_i = H_0 + \sum_{k=1}^{n+1} dH_k$$

: 出発点の標高

 $dH_k : s_k \tan \alpha_k$

: k-1 番目の節点における高低角

(2) 交点における平均標高(H)の計算

$$H = \sum_{i=1}^{m} P_i H'_i / \sum_{i=1}^{m} P_i$$

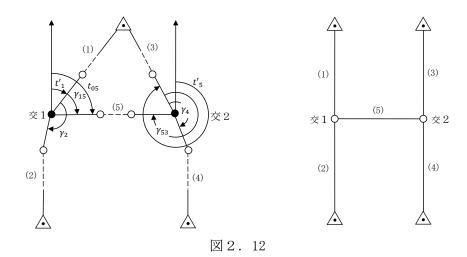
$$P_i = 1/S_i$$

(3) 閉合差 (ΔH) とその路線の節点標高への補正値 (dH)

$$\Delta H = H - {H'}_i = \sum_{k=1}^{n+1} \mathrm{d} H_k : i$$
路線の交点の標高の閉合差

$$\mathrm{d}H_L = (\Delta H/S_i)\sum_{k=1}^L s_k$$
 : i 路線の L 番目の節点標高への補正値

2.7.2 条件方程式による方法



2.7.2.1 条件方程式の組成

交点の平均方向角、平均座標及び平均標高の計算は次例により条件方程式(共通)を設ける。

$$\begin{array}{lll} v_1 - v_2 & + W_1 = 0 \\ v_3 - v_4 & + W_2 = 0 \\ v_1 - v_3 + v_5 + W_3 = 0 \end{array}$$

 $v_1, v_2, \cdots v_5$: 各路線の方向角、座標、標高の補正量 W_1, W_2, W_3 : 各路線の方向角、座標、標高の閉合差

2.7.2.2 観測方向角 (t') 及び閉合差 (W_t) の計算

交点1において

$$t'_1 = t_{01} + \sum_{k=1}^{n_1} \beta_{1k} - (n_1 \pm 1)180^\circ - 0^\circ$$

$$t'_2 = t_{02} + \sum_{k=1}^{n_2} \beta_{2k} - (n_2 \pm 1)180^\circ - \gamma_2$$

交点2において

$$t'_3 = t_{03} + \sum_{k=1}^{n_3} \beta_{3k} - (n_3 \pm 1)180^\circ - 0^\circ$$

$$t'_{4} = t_{04} + \sum_{k=1}^{n_{4}} \beta_{4k} - (n_{4} \pm 1)180^{\circ} - \gamma_{4}$$

$$t'_{5} = t_{05} + \sum_{k=1}^{n_{5}} \beta_{5k} - (n_{5} \pm 1)180^{\circ} - \gamma_{53}$$

$$t'_{05} = t'_{1} + \gamma_{15}$$

γ15: 交点1における1路線の最終節点(零方向)と5路線の隣接節点との夾角

γ53: 交点 2 における 5 路線の最終節点(零方向)と 3 路線の隣接節点との夾角

$$W_{t_1} = t'_1 - t'_2$$

$$W_{t_2} = t'_3 - t'_4$$

$$W_{t_2} = t'_3 - t'_4$$

 $W_{t_3} = t'_5 - t'_3$

2.7.2.3 座標 (x', y') 及び閉合差 (W_x, W_y) の計算 交点1において

$$x'_{1} = x_{01} + \sum_{k=1}^{n_{1}+1} dx_{1k} , \quad y'_{1} = y_{01} + \sum_{k=1}^{n_{1}+1} dy_{1k}$$

$$x'_{2} = x_{02} + \sum_{k=1}^{n_{2}+1} dx_{2k} , \quad y'_{2} = y_{02} + \sum_{k=1}^{n_{2}+1} dy_{2k}$$

交点2において

$$x'_{3} = x_{03} + \sum_{\substack{k=1\\n_{4}+1}}^{n_{3}+1} dx_{3k} , \quad y'_{3} = y_{03} + \sum_{\substack{k=1\\n_{4}+1}}^{n_{3}+1} dy_{3k}$$

$$x'_{4} = x_{04} + \sum_{\substack{k=1\\n_{5}+1}}^{n_{4}+1} dx_{4k} , \quad y'_{4} = y_{04} + \sum_{\substack{k=1\\n_{5}+1}}^{n_{4}+1} dy_{4k}$$

$$x'_{5} = x_{05} + \sum_{k=1}^{n_{5}+1} dx_{5k} , \quad y'_{5} = y_{05} + \sum_{k=1}^{n_{5}+1} dy_{5k}$$

$$\begin{aligned} \mathrm{d}x_{ik} &= s_{ik} \cos t_{ik} \,, \quad \mathrm{d}y_{ik} = s_{ik} \sin t_{ik} \\ W_{x_1} &= x'_1 - x'_2 \,, \quad W_{y_1} = y'_1 - y'_2 \\ W_{x_2} &= x'_3 - x'_4 \,, \quad W_{y_2} = y'_3 - y'_4 \\ W_{x_3} &= x'_5 - x'_3 \,, \quad W_{y_3} = y'_5 - y'_3 \end{aligned}$$

2.7.2.4 標高 (H') 及び閉合差 (W_H) の計算

交点1において

$$H'_1 = H_{01} + \sum_{k=1}^{n_1+1} dH_{1k}$$

$$H'_2 = H_{02} + \sum_{k=1}^{n_2+1} dH_{2k}$$

交点2において

$$H'_3 = H_{03} + \sum_{k=1}^{n_3+1} dH_{3k}$$

$$H'_4 = H_{04} + \sum_{k=1}^{n_4+1} dH_{4k}$$

$$H'_5 = H_{05} + \sum_{k=1}^{n_5+1} dH_{5k}$$

$$dH_{ik} = s_{ik} \tan \alpha_{ik}$$

$$\alpha_{ik}:i$$
 路線の $(k-1)$ 番目の節点における高低角

$$W_{H_1} = H'_{1} - H'_{2}$$

$$W_{H_2} = H'_3 - H'_4$$

 $W_{H_3} = H'_5 - H'_3$

$$W_{H_3} = H'_5 - H'_3$$

2.7.2.5 平均計算

(1) 条件方程式

$$CV + W = 0$$

$$\boldsymbol{C} = \begin{pmatrix} 1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad \boldsymbol{V} = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ v_4 \\ v_5 \end{pmatrix}, \quad \boldsymbol{W} = \begin{pmatrix} W_1 \\ W_2 \\ W_3 \end{pmatrix}$$

(2) 相関方程式

$$V = (CP^{-1})^T K$$

$$\boldsymbol{P}^{-1} = \begin{pmatrix} 1/P_1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1/P_2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1/P_3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1/P_4 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1/P_5 \end{pmatrix}, \quad \boldsymbol{K} = \begin{pmatrix} K_1 \\ K_2 \\ K_3 \end{pmatrix}$$

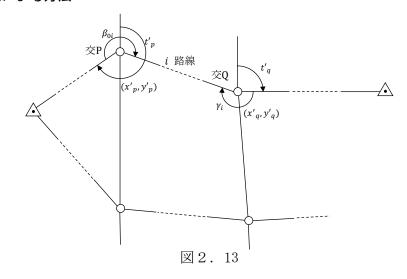
(3) 正規方程式と解

$$(\mathbf{C}\mathbf{P}^{-1}\mathbf{C}^T)\mathbf{K} + \mathbf{W} = 0$$

$$K = -(CP^{-1}C^T)^{-1}W$$

$$V = (CP^{-1})^T (CP^{-1}C^T)^{-1}W$$

2.7.3 観測方程式による方法



2.7.3.1 方向角の観測方程式

交点 P から交点 Q まで (i 路線) の方向角の観測方程式は次式による。

 v_i : 残差

 t'_p, t'_q : 交点 P 及び交点 Q における零方向の仮定方向角

 $\delta t_p, \delta t_q: t'_p, t'_q$ に対する補正値

$$dt_i = \beta_{0i} + \sum_{k=1}^{n_i} \beta_{ik} - (n_i \pm 1)180^\circ - \gamma_i$$

 $\beta_{ik}: k$ 番目の節点における観測夾角

 eta_{0i} : 出発点における観測夾角 γ_i : 結合点における観測夾角

 $P_i = 1/(観測$ 東角の数):図の場合、観測 東角の数 $(n_i + 2)$

 n_i : 節点数

2.7.3.2 座標の観測方程式

(1) 交点 P から交点 Q まで (i 路線) の座標の観測方程式は次式による。

$$\begin{aligned} v_i &= -\delta x_p + \delta x_q - \{ (x'_p - x'_q) + \mathrm{d} x_i \} & \text{ } 重 \mathbb{E} P_i \\ v_i &= -\delta y_p + \delta y_q - \{ (y'_p - y'_q) + \mathrm{d} y_i \} & \text{ } 重 \mathbb{E} P_i \end{aligned}$$

 v_i : 残差

 $(x'_p, y'_p), (x'_q, y'_q)$: 交点 P 及び交点 Q の仮定座標

 $(\delta x_p, \, \delta y_p), \, (\delta x_q, \, \delta y_q)$: 仮定座標に対する補正値

 dx_i , dy_i : 交点 PQ 間 (i 路線) 観測座標差

 $P_i = 1/S_i$ (S_i : PQ 間の観測路線長)

(2) 既知点 (x, y) から交点 (x'_q, y'_q) までの観測方程式は次式による。

$$v_i = \delta x_q - \{(x - x'_q) + dx_i\}$$
 重量 P_i
 $v_i = \delta y_q - \{(y - y'_q) + dy_i\}$ 重量 P_i

(3) 交点 (x'_p, y'_p) から既知点 (x, y) までの観測方程式は次式による。

$$v_i = -\delta x_p - \{(x'_p - x) + dx_i\}$$
 重量 P_i
 $v_i = -\delta y_p - \{(y'_p - y) + dy_i\}$ 重量 P_i

2.7.3.3 標高の観測方程式

(1) 交点 P から交点 Q まで (i 路線) の標高の観測方程式は次式による。

$$v_i = -\delta H_p + \delta H_q - \left\{ \left(H'_p - H'_q \right) + \mathrm{d} H_i \right\} \quad \text{ if } \equiv P_i$$

 v_i : 残差

 H'_p , H'_q : 交点 P 及び交点 Q の仮定標高

 δH_n , δH_a : 仮定標高に対する補正値

 $\mathrm{d}H_i$: 交点 PQ 間の観測高低差

 $P_i = 1/S_i$ (S_i : PQ 間の観測路線長)

(2) 既知点 (H) から交点 (H_q) までの観測方程式は次式による。 $v_i = \delta H_q - \{(H-H'_q) + \mathrm{d}H_i\}$ 重量 P_i

(3) 交点 (H_q) から既知点 (H) までの観測方程式は次式による。 $v_i = -\delta H_n - \{(H'_n - H) + dH_i\}$ 重量 P_i

2.7.3.4 正規方程式の組成及びその答解

方向角の観測方程式から正規方程式を組成し答解を行い、方向角の平均値を求める。 この方向角の平均結果から仮定座標を計算し、座標の正規方程式を組成し答解を行い、 平均座標値を求める。

標高の観測方程式から正規方程式を組成し答解を行い、標高の平均値を求める。

2.7.3.5 補正値の配布

(1) 交点 PQ 間(i 路線)の各夾角(eta_{ik})への補正(δeta_k)

 $\delta\beta_k = \Delta\beta_i/($ 夾角の観測値の数): 夾角 β_{ik} への補正値

$$\Delta\beta_i = \sum \delta\beta_k = \beta_i - dt_i : PQ$$
 路線の方向角の閉合差

$$\beta_i = (t'_q + \delta t_q) - (t'_p + \delta t_p)$$

(2) 交点 PQ 間の平均座標 (x_p,y_p) (x_q,y_q) 及び平均標高 (H_p,H_q)

$$x_p = x'_p + \delta x_p, \quad x_q = x'_q + \delta x_q$$

$$y_p = y'_p + \delta y_p$$
, $y_q = y'_q + \delta y_q$

$$H_p = H'_p + \delta H_p, \ \ H_q = H'_q + \delta H_q$$

(3) 交点 PQ 間(i 路線)の各座標(x'_{ik}, y'_{ik})及び各標高(H'_{ik})への補正($\delta x_k, \delta y_k, \delta H_k$)i 路線における L 番目の節点への補正値

$$\delta x_{iL} = (\Delta x_i / S_i) \sum_{k=1}^{L} s_k + \delta x_p$$

$$\delta y_{iL} = (\Delta y_i / S_i) \sum_{k=1}^{L} s_k + \delta y_p$$

$$\delta H_{iL} = (\Delta H_i / S_i) \sum_{k=1}^{L} s_k + \delta H_p$$

 $\Delta x_i = \delta x_q - \delta x_p$: 交点 PQ間 (i 路線) の x 座標の閉合差

 $\Delta y_i = \delta y_q - \delta y_p$: 交点 PQ間 (i 路線) の y 座標の閉合差

 $\Delta H_i = \delta H_q - \delta H_p$: 交点 PQ間 (i 路線) の標高の閉合差

2.8 平面直角座標による基準面上の方向角及び基準面上の距離の計算

2.8.1 基準面上の方向角

$$T_{12} = \tan^{-1} \left(\frac{y_2 - y_1}{x_2 - x_1} \right) - (t - T)_{12}$$

ただし、

 x_i, y_i : 測点1及び測点2の座標

象限:第1象限: $(y_2-y_1)>0$, $(x_2-x_1)>0$

第 2 象限: $(y_2 - y_1) > 0$, $(x_2 - x_1) < 0$

第 3 象限: $(y_2 - y_1) < 0$, $(x_2 - x_1) < 0$

第 4 象限: $(y_2 - y_1) < 0$, $(x_2 - x_1) > 0$

 $(t-T)_{12} = -\frac{\rho"}{4m_0^2 R_0^2} (y_2 + y_1)(x_2 - x_1) + \frac{\rho"}{12m_0^2 R_0^2} (x_2 - x_1)(y_2 - y_1)$

2.8.2 基準面上の距離

$$S_{12} = \frac{\sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2}}{\frac{S}{S}}$$

$$\frac{s}{S} = m_0 \left\{ 1 + \frac{1}{6R_0^2 m_0^2} (y_1^2 + y_1 y_2 + y_2^2) \right\}$$

ただし、

R₀: 平面直角座標系原点の平均曲率半径

m₀: 平面直角座標系の X 軸上における縮尺係数 (0.9999)

2.8.3 成果表に記載する縮尺係数

$$m = m_0 \left(1 + \frac{y^2}{2{R_0}^2 {m_0}^2} \right)$$

ただし、

y: 当該点の y 座標

2.9 座標を変換して経緯度、子午線収差角及び縮尺係数を求める計算

2.9.1 緯度 φ 及び経度 λ

$$\varphi = \chi + \rho'' \sum_{j=1}^{6} \delta_j \sin 2j\chi, \qquad \lambda = \lambda_0 + \tan^{-1} \left(\frac{\sinh \eta'}{\cos \xi'} \right)$$

2.9.2 子午線収差角 γ 及び縮尺係数 m

$$\gamma = \tan^{-1} \left(\frac{\tau' + \sigma' \tan \xi' \tanh \eta'}{\sigma' - \tau' \tan \xi' \tanh \eta'} \right) , \qquad m = \frac{\bar{A}}{a} \sqrt{\frac{\cos^2 \xi' + \sinh^2 \eta'}{\sigma'^2 + \tau'^2}} \left\{ 1 + \left(\frac{1 - n}{1 + n} \tan \varphi \right)^2 \right\}$$

ただし、

x,y : 新点のX座標及びY座標

 φ_0, λ_0 : 平面直角座標系原点の緯度及び経度

m₀: 平面直角座標系の X 軸上における縮尺係数 (0.9999)

a,F: 楕円体の長半径及び逆扁平率

$$n = \frac{1}{2F - 1}, \quad \xi = \frac{x + \bar{S}_{\varphi_0}}{\bar{A}}, \quad \eta = \frac{y}{\bar{A}}$$

$$\xi' = \xi - \sum_{j=1}^{5} \beta_j \sin 2j\xi \cosh 2j\eta, \quad \eta' = \eta - \sum_{j=1}^{5} \beta_j \cos 2j\xi \sinh 2j\eta$$

$$\sigma' = 1 - \sum_{j=1}^{5} 2j \,\beta_j \cos 2j\xi \cosh 2j\eta \,, \quad \tau' = \sum_{j=1}^{5} 2j \,\beta_j \sin 2j\xi \sinh 2j\eta$$

$$\beta_1 = \frac{1}{2}n - \frac{2}{3}n^2 + \frac{37}{96}n^3 - \frac{1}{360}n^4 - \frac{81}{512}n^5, \quad \beta_2 = \frac{1}{48}n^2 + \frac{1}{15}n^3 - \frac{437}{1440}n^4 + \frac{46}{105}n^5,$$

$$\beta_3 = \frac{17}{480}n^3 - \frac{37}{840}n^4 - \frac{209}{4480}n^5, \quad \beta_4 = \frac{4397}{161280}n^4 - \frac{11}{504}n^5, \quad \beta_5 = \frac{4583}{161280}n^5$$

$$\chi = \sin^{-1} \left(\frac{\sin \xi'}{\cosh \eta'} \right)$$

$$\delta_1 = 2n - \frac{2}{3}n^2 - 2n^3 + \frac{116}{45}n^4 + \frac{26}{45}n^5 - \frac{2854}{675}n^6, \quad \delta_2 = \frac{7}{3}n^2 - \frac{8}{5}n^3 - \frac{227}{45}n^4 + \frac{2704}{315}n^5 + \frac{2323}{945}n^6,$$

$$\delta_3 = \frac{56}{15}n^3 - \frac{136}{35}n^4 - \frac{1262}{105}n^5 + \frac{73814}{2835}n^6, \quad \delta_4 = \frac{4279}{630}n^4 - \frac{332}{35}n^5 - \frac{399572}{14175}n^6,$$

$$\delta_5 = \frac{4174}{315}n^5 - \frac{144838}{6237}n^6, \quad \delta_6 = \frac{601676}{22275}n^6$$

$$\bar{S}_{\varphi_0} = \frac{m_0 a}{1+n} \left(A_0 \frac{\varphi_0}{\rho''} + \sum_{j=1}^5 A_j \sin 2j \varphi_0 \right), \quad \bar{A} = \frac{m_0 a}{1+n} A_0$$

$$A_0 = 1 + \frac{n^2}{4} + \frac{n^4}{64}$$
, $A_1 = -\frac{3}{2} \left(n - \frac{n^3}{8} - \frac{n^5}{64} \right)$, $A_2 = \frac{15}{16} \left(n^2 - \frac{n^4}{4} \right)$

$$A_3 = -\frac{35}{48} \left(n^3 - \frac{5}{16} n^5 \right), \quad A_4 = \frac{315}{512} n^4, \quad A_5 = -\frac{693}{1280} n^5$$

2.10 経緯度を変換して座標、子午線収差角及び縮尺係数を求める計算

2.10.1 X座標及び Y座標

$$x = \bar{A}\left(\xi' + \sum_{j=1}^{5} \alpha_j \sin 2j\xi' \cosh 2j\eta'\right) - \bar{S}_{\varphi_0}, \quad y = \bar{A}\left(\eta' + \sum_{j=1}^{5} \alpha_j \cos 2j\xi' \sinh 2j\eta'\right)$$

2.10.2 子午線収差角 γ 及び縮尺係数 m

$$\gamma = \tan^{-1} \left(\frac{\tau \bar{t} \lambda_c + \sigma t \lambda_s}{\sigma \bar{t} \lambda_c - \tau t \lambda_s} \right), \quad m = \frac{\bar{A}}{a} \sqrt{\frac{\sigma^2 + \tau^2}{t^2 + \lambda_c^2} \left\{ 1 + \left(\frac{1 - n}{1 + n} \tan \varphi \right)^2 \right\}}$$

ただし、

 φ , λ : 新点の緯度及び経度

$$\varphi_0$$
, λ_0 , m_0 , a , F , n , \bar{S}_{φ_0} , \bar{A} : 2.9による。

$$t = \sinh\left\{\tanh^{-1}\sin\varphi - \frac{2\sqrt{n}}{1+n}\tanh^{-1}\left(\frac{2\sqrt{n}}{1+n}\sin\varphi\right)\right\}, \quad \bar{t} = \sqrt{1+t^2}$$

$$\lambda_c = \cos(\lambda - \lambda_0)$$
, $\lambda_s = \sin(\lambda - \lambda_0)$, $\xi' = \tan^{-1}\left(\frac{t}{\lambda_c}\right)$, $\eta' = \tanh^{-1}\left(\frac{\lambda_s}{\bar{t}}\right)$

$$\sigma = 1 + \sum_{j=1}^{5} 2j\alpha_j \cos 2j\xi' \cosh 2j\eta', \quad \tau = \sum_{j=1}^{5} 2j\alpha_j \sin 2j\xi' \sinh 2j\eta'$$

$$\alpha_1 = \frac{1}{2}n - \frac{2}{3}n^2 + \frac{5}{16}n^3 + \frac{41}{180}n^4 - \frac{127}{288}n^5, \quad \alpha_2 = \frac{13}{48}n^2 - \frac{3}{5}n^3 + \frac{557}{1440}n^4 + \frac{281}{630}n^5,$$

$$\alpha_3 = \frac{61}{240}n^3 - \frac{103}{140}n^4 + \frac{15061}{26880}n^5, \quad \alpha_4 = \frac{49561}{161280}n^4 - \frac{179}{168}n^5, \quad \alpha_5 = \frac{34729}{80640}n^5$$

3. GNSS測量機を使用した場合の計算式

- 3.1 座標系の変換
- 3.1.1 経緯度及び高さから地心直交座標系への変換

$$X = (N + h)\cos\phi\cos\lambda$$

$$Y = (N + h)\cos\phi\sin\lambda$$

$$Z = \{N(1 - e^2) + h\}\sin\phi$$

$$h = H + N_{\rm g}$$

ただし、

- φ : 緯度
 λ : 経度
- H :標高 $N_{
 m g}$:ジオイド高
- N : 卯酉線曲率半径 e : 離心率
- h: 精円体高
- 3.1.2 地心直交座標系から経緯度及び高さへの変換

$$\phi = \tan^{-1} \left(\frac{Z}{P - e^2 N_{i-1} \cos \phi_{i-1}} \right)$$

$$\lambda = \tan^{-1} \left(\frac{Y}{X} \right)$$

$$h = \frac{P}{\cos \phi} - N$$

$$P = \sqrt{X^2 + Y^2}$$

ただし、

- ϕ の収束条件: $|\phi_i \phi_{i-1}| \le 10^{-12}$ (rad)
- ϕ_i : i 回目の計算結果
- $\phi_0 : \tan^{-1} \left\{ \frac{Z}{P(1 e^2)} \right\}$

3.2 偏心補正計算

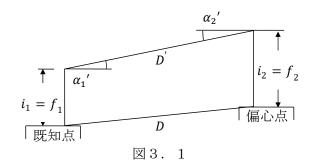
3.2.1 偏心補正計算に必要な距離計算

$$D = \sqrt{(D'\cos\alpha_m)^2 + (D'\sin\alpha_m + i_1 - f_2)^2}$$

$$\alpha_m = \frac{{\alpha_1}' - {\alpha_2}'}{2}$$

ただし、

- D: 既知点と偏心点の斜距離
- D': 測定した斜距離
- α_1',α_2' :観測高低角
- *i*₁, *i*₂ : T S 等の器械高
- *f*₁, *f*₂ : 目標高



3.2.2 偏心補正計算に必要な高低角に対する補正計算

$$\alpha_{1} = \alpha_{1}' + d\alpha_{1}$$

$$\alpha_{2} = \alpha_{2}' + d\alpha_{2}$$

$$d\alpha_{1} = \sin^{-1} \left\{ \frac{(i_{1} - f_{2}) \cos \alpha_{1}'}{D} \right\}$$

$$d\alpha_{2} = \sin^{-1} \left\{ \frac{(i_{2} - f_{1}) \cos \alpha_{2}'}{D} \right\}$$

ただし、

 α_1,α_2 : 既知点と偏心点の高低角

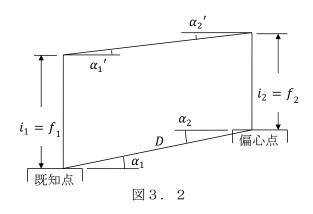
α₁',α₂' : 観測高低角

 $\mathrm{d}lpha_1,\mathrm{d}lpha_2$:高低角の補正量

D: 既知点と偏心点の斜距離

 i_1, i_2 : TS等の器械高

*f*₁, *f*₂ : 目標高



3.2.3 偏心補正計算に必要な方位角の計算

(1) 偏心点から既知点の方位角

$$\begin{split} T &= T_0 + \theta \\ T_0 &= \tan^{-1} \left(\frac{D_Y}{D_X} \right) \\ \binom{D_X}{D_Y} &= \begin{pmatrix} -\sin\phi\cos\lambda & -\sin\phi\sin\lambda & \cos\phi \\ -\sin\lambda & \cos\lambda & 0 \\ \cos\phi\cos\lambda & \cos\phi\sin\lambda & \sin\phi \end{pmatrix} \binom{\Delta x'}{\Delta z'} \end{split}$$

ただし、

T:偏心点から既知点の方位角

T₀: 方位標の方位角

θ : 偏心角

 D_X, D_Y, D_Z : 基線ベクトルの局所測地座標系における成分

φ : 偏心点の緯度λ : 偏心点の経度

 $\Delta x', \Delta y', \Delta z'$: 基線ベクトルの地心直交座標系における成分

(偏心点と方位標の座標差)

(2) 既知点から偏心点の方位角計算

$$T' = T \pm 180^{\circ} - \gamma$$

$$\gamma = \frac{S' \sin T' \tan \phi_c}{N_c}$$

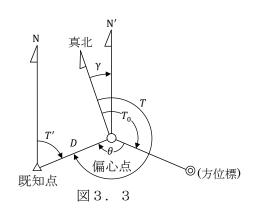
$$S' = \frac{D \cos \alpha_m R}{(R + h_m)}$$

$$\phi_c = \phi_1 + \frac{X}{M}$$

$$X = S' \cos T'$$

$$\alpha_m = \frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}$$

$$h_m = \frac{h_1 + h_2}{2}$$



$$R = \sqrt{MN_c}$$

ただし、

T: 偏心点から既知点の方位角 3.2.3(1)で計算した値を使用する

γ : 偏心点における子午線収差角

S': 基準面上の距離

D: 既知点と偏心点の斜距離

φ₁ : 既知点の緯度

N_c : 卯酉線曲率半径(引数は φ_c とする)
M : 子午線曲率半径(引数は φ₁ とする)
R : 平均曲率半径(引数は φ₁ とする)

 α_1, α_2 : 既知点と偏心点の高低角 h_1, h_2 : 既知点と偏心点の楕円体高

(注) γ の計算は最初、 $T_0' = T + 180^\circ$ の値で計算し、 $|T' - T_0'| \le 0.1$ "を満たすまで繰り返す。

3.2.4 偏心補正計算

基線ベクトルの局所測地座標系における成分を地心直交座標系における成分に変換する。

$$\begin{pmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\sin\phi\cos\lambda & -\sin\lambda & \cos\phi\cos\lambda \\ -\sin\phi\sin\lambda & \cos\lambda & \cos\phi\sin\lambda \\ \cos\phi & 0 & \sin\phi \end{pmatrix} \begin{pmatrix} D\cos\alpha_m\cos\beta \\ D\cos\alpha_m\sin\beta \\ D\sin\alpha_m \end{pmatrix}$$

$$\alpha_m = \frac{\alpha_1 - \alpha_2}{2}$$

ただし、

 $\Delta x, \Delta y, \Delta z$: 偏心補正量

φ : 既知点の緯度λ : 既知点の経度

D : 既知点と偏心点の斜距離α₁, α₂ : 既知点と偏心点の高低角

β : 既知点から偏心点又は偏心点から既知点の方位角

3.2.5 偏心補正の方法

(1) 偏心点及び既知点で偏心角を観測した場合

$$\begin{pmatrix} \Delta X \\ \Delta Y \\ \Delta Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \Delta X_{0b} \\ \Delta Y_{0b} \\ \Delta Z_{0b} \end{pmatrix} \pm \begin{pmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta Z \end{pmatrix}$$

ただし、

 $\Delta X, \Delta Y, \Delta Z$: 偏心補正後の2点間の座標差

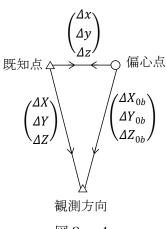
(地心直交座標系における成分)

 ΔX_{0b} , ΔY_{0b} , ΔZ_{0b} : 偏心点で観測した2点間の座標差

(地心直交座標系における成分)

 $\Delta x, \Delta y, \Delta z$:偏心補正量

(3.2.4 で計算した値を使用する)



(2) 偏心点の座標が未知の場合

$$\begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} X_1 \\ Y_1 \\ Z_1 \end{pmatrix} \pm \begin{pmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta z \end{pmatrix}$$

ただし、

X,Y,Z : 偏心点の座標(地心直交座標系における成分) X_1,Y_1,Z_1 : 既知点の座標(地心直交座標系における成分) $\Delta x,\Delta y,\Delta z$: 偏心補正量 $(3.2.4 \, \text{で計算した値を使用する})$

- 3.3 点検計算の許容範囲に使用する閉合差、較差及び環閉合差 $\Delta X, \Delta Y, \Delta Z$ から $\Delta N, \Delta E, \Delta U$ への 変換計算
- 3.3.1 既知点間の閉合差

$$\begin{pmatrix} \Delta N \\ \Delta E \\ \Delta U \end{pmatrix} = R \begin{pmatrix} \Delta X \\ \Delta Y \\ \Delta Z \end{pmatrix}$$

ただし、

ΔN : 水平面の南北成分の閉合差 ΔE : 水平面の東西成分の閉合差

ΔU: 高さ成分の閉合差

ΔX : 地心直交座標X軸成分の閉合差ΔY : 地心直交座標Y軸成分の閉合差ΔZ : 地心直交座標Z軸成分の閉合差

 $R = \begin{pmatrix} -\sin\phi\cos\lambda & -\sin\phi\sin\lambda & \cos\phi \\ -\sin\lambda & \cos\lambda & 0 \\ \cos\phi\cos\lambda & \cos\phi\sin\lambda & \sin\phi \end{pmatrix}$

φ,λは、測量地域内の任意の既知点の緯度、経度値とする。

3.3.2 重複辺の較差

3.3.1の内 ΔX,ΔY,ΔZを

ΔX : 基線ベクトル X軸成分の較差ΔY : 基線ベクトル Y軸成分の較差ΔZ : 基線ベクトル Z軸成分の較差

3.3.3 基線ベクトルの環閉合差

3.3.1の内 ΔX,ΔY,ΔZを

ΔX : 基線ベクトル X軸成分の環閉合差 ΔY : 基線ベクトル Y軸成分の環閉合差 ΔZ : 基線ベクトル Z軸成分の環閉合差

3.4 三次元網平均計算

3.4.1 GNSS基線ベクトル

$$\begin{pmatrix} \Delta X \\ \Delta Y \\ \Delta Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} X_2 \\ Y_2 \\ Z_2 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} X_1 \\ Y_1 \\ Z_1 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} X_i \\ Y_i \\ Z_i \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} (N_i + h_i)\cos\phi_i\cos\lambda_i \\ (N_i + h_i)\cos\phi_i\sin\lambda_i \\ \{N_i(1 - e^2) + h_i\}\sin\phi_i \end{pmatrix}_{i=1,2}$$

ただし、

 ϕ : i 点での緯度 λ_i : i 点での経度

N_i : i 点での卯酉線曲率半径

 h_i : i 点での楕円体高

e : 離心率

3.4.2 観測方程式

(1) 地心直交座標 (X,Y,Z) による観測方程式

$$\begin{pmatrix} V_x \\ V_y \\ V_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \delta X_2 \\ \delta Y_2 \\ \delta Z_2 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \delta X_1 \\ \delta Y_1 \\ \delta Z_1 \end{pmatrix} + M_\xi \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \xi + M_\eta \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \eta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \alpha + \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \Delta X_{0b} \\ \Delta Y_{0b} \\ \Delta Z_{0b} \end{pmatrix}$$

(補正量)(未知量)(未知量)

(概算值) (観測値)

(注) 測量地域の微小回転を推定しない場合は、 ξ 、 η 、 α の項は除く。

$$\begin{split} M_{\xi} &= \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\cos\lambda_0 \\ 0 & 0 & -\sin\lambda_0 \\ \cos\lambda_0 & \sin\lambda_0 & 0 \end{pmatrix} \\ M_{\eta} &= \begin{pmatrix} 0 & -\cos\phi_0 & -\sin\phi_0\sin\lambda_0 \\ \cos\phi_0 & 0 & \sin\phi_0\cos\lambda_0 \\ \sin\phi_0\sin\lambda_0 & -\sin\phi_0\cos\lambda_0 & 0 \end{pmatrix} \\ M_{\alpha} &= \begin{pmatrix} 0 & \sin\phi_0 & -\cos\phi_0\sin\lambda_0 \\ -\sin\phi_0 & 0 & \cos\phi_0\cos\lambda_0 \\ \cos\phi_0\sin\lambda_0 & -\cos\phi_0\cos\lambda_0 & 0 \end{pmatrix} \end{split}$$

ただし、

 ϕ_0, λ_0 : 既知点(任意)の緯度、経度

ξ : 測量地域の南北成分の微小回転η : 測量地域の東西成分の微小回転

α :網の鉛直軸の微小回転

(2) 測地座標(緯度φ、経度λ、楕円体高h)による観測方程式

$$\begin{pmatrix} V_x \\ V_y \\ V_z \end{pmatrix} = m_2 \begin{pmatrix} \delta \phi_2 \\ \delta \lambda_2 \\ \delta h_2 \end{pmatrix} - m_1 \begin{pmatrix} \delta \phi_1 \\ \delta \lambda_1 \\ \delta h_1 \end{pmatrix} + M_\xi \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \xi + M_\eta \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \eta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \alpha + \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \Delta X_{0b} \\ \Delta Y_{0b} \\ \Delta Z_{0b} \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta Y_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta Z_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \\ \Delta X_0 \end{pmatrix} \theta + M_\alpha \begin{pmatrix} \Delta X_0 \\ $

(補正量) (未知量) (未知量

(概算値) (観測値)

(注) 測量地域の微小回転を推定しない場合は、 ξ 、 η 、 α の項は除く。

$$m_i = \begin{pmatrix} -(M_i + h_i) \sin \phi_i \cos \lambda_i & -(N_i + h_i) \cos \phi_i \sin \lambda_i & \cos \phi_i \cos \lambda_i \\ -(M_i + h_i) \sin \phi_i \sin \lambda_i & (N_i + h_i) \cos \phi_i \cos \lambda_i & \cos \phi_i \sin \lambda_i \\ (M_i + h_i) \cos \phi_i & 0 & \sin \phi_i \end{pmatrix}_{i=1,2}$$

3.4.3 観測の重み

(1) 基線解析で求めた値による計算式

$$P = \left(\Sigma_{\Delta X, \Delta Y, \Delta Z}\right)^{-1}$$

(2) 水平及び高さの分散を固定値とした値による計算式

$$\Sigma_{\Delta X, \Delta Y, \Delta Z} = R^{\mathrm{T}} \Sigma_{\mathrm{N.E.U}} R$$

ただし、

P:重量行列

 $\Sigma_{\Delta X,\Delta Y,\Delta Z}:\Delta X,\Delta Y,\Delta Z$ の分散・共分散行列

$$\Sigma_{N,E,U} = \begin{pmatrix} d_{N} & 0 & 0 \\ 0 & d_{E} & 0 \\ 0 & 0 & d_{U} \end{pmatrix}$$

d_N:水平面の南北成分の分散

d_E:水平面の東西成分の分散

du:高さ成分の分散

$$\mathbf{R} = \begin{pmatrix} -\sin\phi\cos\lambda & -\sin\phi\sin\lambda & \cos\phi \\ -\sin\lambda & \cos\lambda & 0 \\ \cos\phi\cos\lambda & \cos\phi\sin\lambda & \sin\phi \end{pmatrix}$$

Φ, λは、測量地域内の任意の既知点の緯度、経度値とする。

3.4.4 平均計算

$$V = AX - L$$
, P
 $(A^T PA)X = (A^T PL)$
 $X = (A^T PA)^{-1}A^T PL$

$$\boldsymbol{P} = \begin{pmatrix} \sigma_{\Delta X \Delta X} & \sigma_{\Delta X \Delta Y} & \sigma_{\Delta X \Delta Z} \\ \sigma_{\Delta Y \Delta X} & \sigma_{\Delta Y \Delta Y} & \sigma_{\Delta Y \Delta Z} \\ \sigma_{\Delta Z \Delta X} & \sigma_{\Delta Z \Delta Y} & \sigma_{\Delta Z \Delta Z} \end{pmatrix}^{-1}$$

ただし、

V:残差のベクトル

A:未知数の係数行列

X:未知数のベクトル

L:定数項のベクトル

P:重量行列

3.4.5 平均計算後の観測値の単位重量当たりの標準偏差

$$m_0 = \sqrt{\frac{\mathbf{V}^T \mathbf{P} \mathbf{V}}{3(m-n)}}$$

m : 基線数

n : 未知点数

3.4.6 未知点座標の平均値の標準偏差

(1) 地心直交座標

X の標準偏差 : $\sigma_X = m_0 \sqrt{\sigma_{\Delta X \Delta X}}$

Y の標準偏差 : $\sigma_Y = m_0 \sqrt{\sigma_{\Delta Y \Delta Y}}$

Z の標準偏差 : $\sigma_Z = m_0 \sqrt{\sigma_{\Delta Z \Delta Z}}$

(2) 測地座標

 ϕ の標準偏差 : $\sigma_n = m_0 \sqrt{\sigma_{\phi\phi}} (M+h)$

 λ の標準偏差 : $\sigma_e = m_0 \sqrt{\sigma_{\lambda\lambda}} (N+h) \cos \phi$

hの標準偏差 : $\sigma_h = m_0 \sqrt{\sigma_{hh}}$

ただし、

 $\sigma_{\phi\phi}$, $\sigma_{\lambda\lambda}$, σ_{hh} : 重み係数行列の対角要素

M : 子午線曲率半径N : 卯酉線曲率半径

3.5 ジオイド高算出のための補間計算

$$N_{g} = (1-t)(1-u)N_{g(i,j)} + (1-t)uN_{g(i,j+1)} + t(1-u)N_{g(i+1,j)} + tuN_{g(i+1,j+1)}$$

ただし、

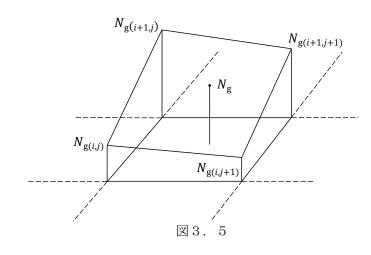
 ϕ_i : i格子の緯度 λ_i : j格子の経度

 $N_{\mathsf{g}(i,j)}$:(i,j)格子のジオイド高

φ : 求点の緯度λ : 求点の経度

 $N_{\rm g}$: 求点のジオイド高

$$t = \frac{\phi - \phi_i}{\phi_{i+1} - \phi_i}$$
$$u = \frac{\lambda - \lambda_j}{\lambda_{j+1} - \lambda_j}$$



- (注) 求点のジオイド高は、求点を最も近く取り囲む4格子のジオイド高から求める。
- **4.** 本計算式のほか、これと同精度もしくはこれをうわまわる精度を有することが確認できる場合には、当該計算式を使用することができる。

測量機器級別性能分類表

測量機器級別性能分類表

1. 測距儀の級別性能分類

級別	型区分	公称測定可能距離(km)	公称測定精度	最小読定値(mm)
1	長距離	10以上	$\pm (5 \text{mm} + 1 \times 10^{-6} \cdot \text{D})$ 以下	1
	中距離	6以上	$\pm (5 \text{mm} + 2 \times 10^{-6} \cdot \text{D})$ 以下	1
2	中距離	2以上	±(5mm+5×10 ⁻⁶ ・D)以下	1
	短距離	1以上	±(5mm+5×10 ⁻⁶ ・D)以下	1

ただし、Dは測定距離 (km) とする。

2. セオドライトの級別性能分類

	プルスカリエドピノリカ	τ.					
	望遠鏡	目		盛盤	水平気泡管	高度気泡管	
級別	最短視準	最小目 水平	B盛値 鉛直	読 取 方 法	公称感度 (秒/目盛)	公称感度 (秒/目盛)	
	距離(m)	(秒)	(秒)		(12) [1311]	(位)/ 口値/	
特	10 以下	0.2 以下	0.2 以下	精密光学測微計又は 電子的読取装置	10 以下	10 以下	
1	2.5 以下	1.0 以下	1.0 以下	同上	20 以下	20 以下	
2	2.0 以下	10 以下	10 以下	同上	30 以下	30 以下	
3	2.0 以下	20 以下	20 以下	同上	40 以下	40 以下	

ただし、高度角自動補正装置が内蔵されている場合は、高度気泡管の公称感度は除く。

3. トータルステーションの級別性能分類

トータルステーションの構成は、測角部、測距部の本体及びデータ記憶装置をいう。

級別	型区分	測角部の性能	測距部の性能	データ記憶装置
1		1級セオドライトに準ずる	2級中距離型測距儀に準ずる	
2	A	2級セオドライトに準ずる	2級中距離型測距儀に準ずる	データコレクタ、 メモリカード
2	В	乙級ピストノイトに乗りる	2級短距離型測距儀に準ずる	又はこれに準ず るもの
3		3級セオドライトに準ずる	2級短距離型測距儀に準ずる	• •

4. GNSS 測量機の級別性能分類

級 別	受信帯域数	観測方法
1	2周波 (L1、L2)	スタティック法 短縮スタティック法 キネマティック法 R T K 法 ネットワーク型RTK法
2	1 周波 (L 1)	スタティック法 短縮スタティック法 キネマティック法 R T K 法

上記観測方法の公称測定精度、公称測定距離及び最小解析値は、下表のとおりとする。

==		5, 12, 5, 5, 15, 5	7 920
観 測 方 法	公称測定精度	公称測定可能距離	最小解析值
2周波 スタティック法	±(5mm+1×10 ⁻⁶ ・D)以下	10km以上	1 mm
1周波 スタティック法	± (10mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下	10km以下	1 mm
2周波 短縮スタティック法	± (10mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下	5 km以下	1 mm
1周波 短縮スタティック法	± (10mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下	5 km以下	1 mm
キネマティック法	± (20mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下		1 mm
R T K 法	± (20mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下		1 mm
ネットワーク型RTK法	± (20mm+2×10 ⁻⁶ ・D)以下		1 mm

ただし、Dは測定距離(km)とする。

5. レベルの級別性能分類

レベルは、必要に応じて水準測量作業用電卓を接続する。 1) [気泡管レベル]

級別	最短視準 距離(m)	最小目盛値 (mm)	読取方法	主気泡管 公称感度 (秒/目盛)	円形気泡管 公 称 感 度 (分/目盛)	摘要
1	3.0 以下	0. 1	精密読取機構等 を有すること	10 以下	5以下	気泡合致方式 であり、視準
2	2.5 以下	1	同 上	20 以下	10 以下	線微調整機構 を有すること
3	2.5 以下			40 以下	10 以下	

2) [自動レベル]

<u> </u>	4					
級別	最短視準 距離(m)	最小目盛値 (mm)	読取方法	自動補正装 置公称設定 精度(秒)	円形気泡管 公称感度 (分/目盛)	摘要
1	3.0 以下	0. 1	精密読取機構 を有すること	0.4 以下	8以下	視準線微調整機 構を有すること
2	2.5 以下	1	同上	0.8 以下	10 以下	同上
3	2.5 以下			1.6 以下	10 以下	

3) [電子レベル]

級別	最短視準 距離(m)	最小読取値 (mm)	読取方法	自動補正装 置公称設定 精度(秒)	円形気泡管 公称感度 (分/目盛)	摘 要
1	3.0 以下	0.01	電子画像処理 方式による自 動読取機構を 有すること	0.4 以下	8以下	視準線微調整機 構を有すること
2	2.5 以下	0. 1	同	0.8 以下	10 以下	同上

6. 水準標尺の級別性能分類

級別	型区	目	J	蓝	ΔE	附属気泡管 の感度	11. 14.
	分	材質	目 盛	目盛精度	全長	の感度 (分/目盛)	形状
	A	インバール	10mm又は5mm間隔 両側目盛又は バーコード目盛	50μm/m 以下	3 m 以下	15 ~ 25	直
1	В	インバール	10mm又は5mm間隔 両側目盛又は バーコード目盛	$51 \mu\text{m/m}$ \sim $100 \mu\text{m/m}$	3 m 以下	15 ~ 25	直
2		インバール 等	10mm又は5mm間隔 又はバーコード目 盛	200μm/m 以下	4 m 以下	15 ~ 25	直 又はつなぎ