JAEA-Data/Code 2012-016



超深地層研究所計画における表層水理観測データ集 - 2009 年度-

Annual Data Compilation of Water Balance Observation in the Mizunami Underground Research Laboratory Project (MIU Project) - For the Fiscal Year 2009 -

> 武田 匡樹 竹内 竜史 Masaki TAKEDA and Ryuji TAKEUCHI

> > 地層処分研究開発部門 東濃地科学研究ユニット

Tono Geoscientific Research Unit Geological Isolation Research and Development Directorate

September 2012

Japan Atomic Energy Agency

日本原子力研究開発機構

本レポートは独立行政法人日本原子力研究開発機構が不定期に発行する成果報告書です。 本レポートの入手並びに著作権利用に関するお問い合わせは、下記あてにお問い合わせ下さい。 なお、本レポートの全文は日本原子力研究開発機構ホームページ(<u>http://www.jaea.go.jp</u>) より発信されています。

独立行政法人日本原子力研究開発機構 研究技術情報部 研究技術情報課
〒319-1195 茨城県那珂郡東海村白方白根2番地4
電話 029-282-6387, Fax 029-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

This report is issued irregularly by Japan Atomic Energy Agency Inquiries about availability and/or copyright of this report should be addressed to Intellectual Resources Section, Intellectual Resources Department, Japan Atomic Energy Agency 2-4 Shirakata Shirane, Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken 319-1195 Japan Tel +81-29-282-6387, Fax +81-29-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

© Japan Atomic Energy Agency, 2012

JAEA-Data/Code 2012-016

超深地層研究所計画における表層水理観測データ集 -2009 年度-

日本原子力研究開発機構

地層処分研究開発部門 東濃地科学研究ユニット

武田 匡樹⁺·竹内 竜史

(2012年6月28日受理)

東濃地科学研究ユニットでは,超深地層研究所計画の一環として,地下水流動解析 における上部境界条件を与える岩盤浸透量を表層の水収支解析によって算出するこ と,水理地質構造モデルのキャリブレーションに必要なデータを取得すること,およ び研究坑道掘削に伴う表層の地下水環境の変化を把握することを目的として,表層水 理観測を実施している。

本観測では降水量,蒸発散量算出のための気象要素,河川流量,地下水位および土 壌水分を正馬川流域,正馬川上流域,正馬川モデル流域および瑞浪超深地層研究所用 地で観測している。

本報告では、2009 年度の正馬川流域、正馬川モデル流域および瑞浪超深地層研究 所用地で得られた気象要素、降水量、河川流量、地下水位および土壌水分について、 欠測や異常値を示すデータに対して補正・補完を行うとともに、補正・補完前後のデ ータを取りまとめた。

また,補正・補完前のデータを「観測データセット」,補正・補完後のデータを「補 正・補完データセット」としてとりまとめ, CD-ROM 化した。

東濃地科学センター(駐在):〒509-6132 岐阜県瑞浪市明世町山野内1-64

+ 地層処分基盤研究ユニット

JAEA-Data/Code 2012-016

Annual Data Compilation of Water Balance Observation in the Mizunami Underground Research Laboratory Project (MIU Project) - For the Fiscal Year 2009-

Masaki TAKEDA and Ryuji TAKEUCHI

Tono Geoscientific Research Unit Geological Isolation Research and Development Directorate Japan Atomic Energy Agency Akiyo-cho, Mizunami-shi, Gifu-ken

(Received June 28, 2012)

At the Tono Geoscientific Research Unit, the subsurface water balance observation has been carried out in order to estimate groundwater recharge rate for setting the upper boundary conditions on groundwater flow simulation and to obtain data for the calibration of the hydrogeological model.

In the subsurface water balance observations, meteorological data, river flow rate, groundwater level and soil moisture to estimate precipitation and evapotranspiration have been observed in the Shoba river area, the Shoba river model area and MIU Construction Site.

After missed data and data error in the monitoring data from the fiscal year 2009 were complemented or corrected, the data was compiled in data set.

Both of the observation data and compiled data are included in the data set, and the data set is recorded on CD-ROM.

Keywords: Mizunami Underground Research Laboratory (MIU) Project, Subsurface Water Balance, Precipitation, Evapotranspiration, River Flow Rate, Groundwater Table, Soil Moisture

⁺ Geological Isolation Research Unit

H	1/1-
	ť٨

1.	はじめに
2.	概要
	2.1 目的
	2.2 観測機器の仕様と諸元
3.	表層水理観測データ整理方法
	3.1 観測データセット
	3.2 補正・補完データセット
	3.3 補正・補完方法
4.	観測結果
	4.1 降水量
	4.2 蒸発散量
	4.3 河川流量
	4.4 地下水位
	4.5 土壤水分
	4.6 岩盤浸透量の算出
5.	電子ファイルの様式
	5.1 物理量への変換式
	5.2 補正・補完箇所の表示 ····································
	5.3 フォルダ構造
6.	まとめ
参考	今文献
付銀	ま: 過去の検討資料一覧

CONTENTS

1.	Introduction ······1
2.	Outline of the subsurface water balance observation2
	2.1 Purposes2
	2.2 Specifications of the observation equipment2
3.	Reduction method of observation data ······8
	3.1 Observation data sets ······8
	3.2 Correction data sets / Complement data sets ······8
	3.3 Correction/Complement methods ······9
4.	Observation results ······16
	4.1 Precipitation ······16
	4.2 Evapotranspiration17
	4.3 River flow rate ·····18
	4.4 Groundwater table
	4.5 Soil moisture ·····23
	4.6 Estimated recharge rate ·····26
5.	The style of the electronic file
	5.1 Conversion type to the quantity of physics
	5.2 The indication of the Correction/Complement parts
	5.3 Folder structure ·······31
6.	Organizations ····································
Ref	erences ······36
App	pendix : List of studied documents ······37

1. はじめに

東濃地科学研究ユニットでは、超深地層研究所計画¹⁾の一環として、地下水流動解析に おいて上部境界条件を与える岩盤浸透量を表層の水収支解析(以下,水収支解析)によっ て算出すること、水理地質構造モデルのキャリブレーションに必要なデータを取得するこ と、および研究坑道掘削に伴う表層の地下水環境の変化を把握することを目的として、表 層水理観測システムを観測流域に設置し、表層水理観測を実施している^{2),3)}。

表層水理観測データ(以下,観測データ)には,気象要素および降水量,河川流量,地 下水位,土壌水分データがある。これらの観測データに対し,補正・補完を行い,補正・ 補完後のデータに基づく水収支解析を実施することで岩盤浸透量を算出している。

観測データの補正・補完に関しては,1989年度~2000年度の表層水理観測年報⁴,2001 年度~2008年度の表層水理観測年報^{5,6),7),8)}において補正・補完方法が整理されている。

本データ集では、上記の観測年報の補正・補完方法に基づき、2009年度の瑞浪超深地 層研究所用地、正馬川流域および正馬川モデル流域で取得した観測データの補正・補完を 行った。また、補正・補完後のデータを示すとともに、正馬川流域および正馬川モデル流 域の2009年度の岩盤浸透量を水収支解析に基づき算出した。

なお、本データ集では観測データをそれぞれ「観測データセット」、「補正・補完データ セット」として整理し、データの取り扱いや利用の簡便性の向上を図るため、CD-ROM 化 を行った。

2. 概要

2.1目的

本データ集では、今後、各データの見直しが必要となる可能性を考慮するとともに、補 正・補完後のデータから元データである観測データまで遡れることを目的として、2009 年度に表層水理観測で得られた気象要素(気温,湿度,風速,風向,日射量,放射収支量, 熱流量,蒸発量)および降水量,河川流量,地下水位,土壌水分データについて,観測年 報^{4),5),6),7),8)}に記載された方法に基づき,補正・補完の作業を行う。また,補正・補完後の データを用いた水収支解析を実施することで2009年度の岩盤浸透量を算出し,これらの 結果をとりまとめた。

2.2 観測機器の仕様と諸元

表層水理観測は, 観測地点の地質, 地形および標高, 観測機器周辺の気象条件を考慮し, 気象観測機器, 雨雪量計, 河川流量計, 地下水位計および土壌水分計を用いて行っている。

河川流量計は渇水期および豊水期の河川流量に対応するため大小2種類のパーシャルと パーシャルの水位を観測するための測水井戸で構成されている。図 2.1 に河川流量計の設 置状況を,図 2.2 にパーシャルの概念図を示す。

観測機器の位置図を図 2.3, 観測項目一覧表を表 2.1, 表層水理観測機器の仕様と諸元を 表 2.2~2.6 に示す。



図 2.1 河川流量計の設置状況 (図は正馬川下流河川流量計の設置状況)



図 2.2 パーシャルによる 水位観測の概念図



国土地理院発行 1/25,000 地形図「土岐」に加筆

図 2.3 表層水理観測地点位置図 (図中の地点名称は表-2.1~2.6 を参照)

						₩ -i-	<u>ー</u> ●	見測写		暫 表				
痰	立坑から	洗城面積	観淵装置の允苓	隆水	属三條	地下步	十載			燕				*
	の距離	(15)		#	i 4	4 泊	**	■ 回 支	1911年1月11日1日11日11日11日11日11日11日11日11日11日11日11日	街 初 切 新 式	日	画 ※ 第	熱流量	
			研究所用地内気象観測 装置(MMP)					•	•	•	•			
孍滶兡澯垉層		全域:2.52 下流:1.41	研究所用地内雨雪量計 (MR)	•										
研究所 2005/3~	約100m	中消:0.84 F 揃:0.37	04ME01			•								瑞浪層群明世累層
			MD1(3深度)				•							土壤水分計設置深度 (0.2m,0.4m,0.7m)
			MD2(5深度)				•		$\left - \right $	\mid				土壤水分計設置深度 (0.2m,0.4m,0.7m,1.3m,2.0m)
			正馬様気象観測装置 (SM)					•	•			•		
		1	正馬様コミュニティー 雨雪量計 (SR)	•										
正馬川派賞 1989/4~	約1.5km	王贞:0.333 上流:0.155 下流:0.380	正馬川下流河川流量計 (SPD)		•									
			正馬川上流河川流量計 (SPU)		•									
			99MS-05			•								瑞浪層群明世累層基底礫岩層
			正馬川モデル流域タ ワー(SMT)		<u> </u>		•	• × 2 •	×2 ●	× 2			•	
			正馬川モデル流域 ポール (SMP)					•	•	•	•	•		
			正馬川モデル流域林内 雨雪量計 (SMR林内)	•										
			正馬川モデル流域林外 雨雪量計 (SMR林外)	•										
正属川モデル			正馬川モデル流域谷部 雨雪量計 (SMR谷部)	•										
清減 1998/12~	约1. 5km	全域:0.015	正馬川モデル流域 河川流量計 (SPM)		•									
			97MS-01			•								瑞浪層群明世累層
			97MS-02			•								瀨戸層群土岐砂礫層
			98MS-03			•								瑞浪層群明世累層
			98MS-04			•				{				瀨戸層群土岐砂礫層
			SmTP(12深度)				•							土壤水分計設置深度 (0.2m,0.4m,0.6m,1.0m,3.0m,5.0m,7.5m,10.0m,12.5m,15.0m)
			SmTS(8深度)				•	-						土壤水分計設置深度 (0.2m, 0.4m, 0.6m, 1.0m, 1.5m, .2.0m, 3.0m, 5.0m)

観測点名	地点標高(m)	観測機器名	製造元	型式	地上高(m)	地上高の基準	観測項目	測定範囲	記録範囲	センサー測定誤差	ロガー記録誤差	測定条件	備考
							10分平均風向	$0 \sim 360^{\circ}$	$0 \sim 540^{\circ}$	±5%以内(風速2m/sの時)	同左		
		風車型風向風速計	㈱池田計器製作所	KE-500P	5.500	プロペラ中央	10分平均風速	o~ 70m∕ s	2∼60m/s	±0.5m/s以内(風速2~ 10m/s以内)±5%以内(風速 10m/s以上)	同左		
正馬様気象観測装置	10.012	気温計	㈱池田計器製作所	PT-100S	1.500	センサー中央	10分平均低温	-20~+40°	$-20 \sim +40^{\circ}$	JIS 0.5級(土0.5°C)	±0.5°		
SM		湿度計	㈱池田計器製作所	HM-100S	2.150	センサー中央	10分平均相対湿度	0~100%	0~100%	フルスケール(F.S.)の±5%	同左	$0 \sim 40^{\circ}C$	
		特先司法	「判治罪」「書に葬	п01	1 500	+、+ 	瞬間純放射量	−0.4~1.6kw/m [*]	−0.4 ~ 1.6kw/ m ²	±5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%	-10~+40°C	
		лх яунх Х ё।	供州 电丁切齿的名	177_1	000:1	モーシー国	日積算純放射量	−1 ~ 4MJ / mੈ	−1 ~ 4MJ / mੈ	土 5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%		
	216.16	蒸発計(蒸発パン)	㈱池田計器製作所	EVP-100, LR- 100S-P	0.350	受火口	水面蒸発量	0∼1000mm	0∼1000mm	±1mm	同左		
							10分平均風向	$0 \sim 360^{\circ}$	$0 \sim 540^{\circ}$	±3°	同左	-20~+50°C	
		風向風速計(上部)	横河電子機器㈱	A 7401-20-00	18.000	プロペラ中央	10分平均風速	0.4∼90m/s	0∼20m/s	5m/s以下のとき±0.3m/s、 5m/sを越えたとき±5%	同左		
		気温計(上部)	横河電子機器㈱	E-734-00	18.000	センサー中央	10分平均低温	-50~+50°	-50~+50°	JIS A級(JIS C1604-1989)	±0.5°C		
		露点計(上部)	横河電子機器㈱	E-771-11	18.000	センサー中央	10分平均相対湿度	-40~+60°C	0~100%	±0.5%F.S.	土5%		
五 匣 三 チョー 法 柱 な 口 ―		1년 후 미 1월 4월	美国市人業調査	1-001	17 600	オ、 十 昭	瞬間純放射量	−0.4~1.6kw/m [*]	−0.4 ~ 1.6kw/ m ²	±5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%	-10~+40°C	
	290.60	11X 3714X X 81	饵料 电丁丁酸硫酸	177_11	000.1	「「」」	日積算純放射量	-1~4MJ/m ²	-1~4MJ/m ²	土5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%		
							10分平均風向	0~360°	$0 \sim 540^{\circ}$	±3°	同左		
		風向風速計(下部)	横河電子機器㈱	A 7401-20-00	15.500	プロペラ中央	10分平均風速	0.4∼90m/s	0∼20m/s	5m/s以下のとき±0.3m/s、 5m/sを越えたとき±5%	同左		
		気温計(下部)	横河電子機器㈱	E-734-00	15.500	センサー中央	10分平均気温	-20~+20°	-50~+50°	JIS A級(JIS C1604-1989)	±0.5°C		
		露点計(下部)	横河電子機器㈱	E-771-11	15.500	センサー中央	10分平均相対湿度	-40~+60°C	0~100%	±0.5%F.S.	±5%		
1		熱流計	横河電子機器㈱	H-271	-0.200	センサー画	地中熱流量	−0.4~1.6kw/m [*]	−0.4~1.6kw/m ²	+5%	同左	-20~+120°C	
							10分平均風向	0~360°	$0 \sim 540^{\circ}$	±3°	同左	$-20 \sim +50^{\circ}C$	
		風向風速計	横河電子機器㈱	A 7401-20-00	6.000	プロペラ中央	10分平均風速	0.4∼90m/s	0∼20m/s	5m/s以下のとき±0.3m/s、 5m/sを越えたとき±5%	同左		
	02 100	今王帝年十日 [44]	義道庫ノ森昭美	00100	1 600	1, 1 1 1	瞬間日射量	0∼1.4kw/m³	0∼2kw/m [*]	±5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%		
王 徳 川 モ ナ ノレ 心 奥 小 一 ノ C MD	27.162	土人电机以口的目	供州 电丁侬 甜杯	7717-11	4.000	ヨーシーヨ	日積算日射量	I	0~5MJ/m [*]	1	フルスケール(F.S.)の±0.5%		
		放射収支計	㈱池田計器製作所	SKI-FM	3.900	センサー画	1時間積算放射収支	-1.25 ~ 3.75MJ / m [°]	-1.25~3.75MJ/m ²	±3°	同左	-15~+40°C	
		気温計	横河電子機器㈱	E-734-00	9.100	センサー中央	10分平均気温	-50~+50°	-50~+50°	JIS A級(JIS C1604-1989)	±0.5°C		
		露点計	橫河電子機器㈱	E-771-11	1.500	センサー中央	10分平均相対湿度	-40~+60°C	0~100%	土0.5%F.S.	土5%		
	291.43	蒸発計(蒸発パン)	横河電子機器㈱	D-211	0.470	上縁	水面蒸発量	0∼100mm	0∼100mm	±1mm	同左		
							10分平均風向	$0 \sim 360^{\circ}$	$0 \sim 540^{\circ}$	±3°	同左	-20~+50°C	
		風向風速計	橫河電子機器㈱	A 7401-20-00	5.300	プロペラ中央	10分平均風速	0.4∼90m/s	0∼20m/s	5m/s以下のとき±0.3m/s、 5m/sを越えたとき±5%	同左		
		日照計	横河電子機器㈱	H0621-10	4.350	センサー画	日積算日照時間	-	0~10時間	フルスケール(F.S.)の±0.5%	同左		
		今于偏有非日生生	「「「「「「」」」を考えていた。	H=9199	1 250	4、十一陌	瞬間日射量	0~1.4kw/m [*]	0∼2kw/m [*]	フルスケール(F.S.)の±0.5%	同左		
研究所用地内気象観測装置	363.03	HICH YYAY AVT	MUNIT MULTING		2014-1-	, E	日積算日射量	0~5MJ/m [*]	0~5MJ/m [*]	フルスケール(F.S.)の±0.5%	同左		
MMP		부분 부 미 1명 4박	構词 重 子 機 哭 (4)	H-221	3 530	+、+一厢	瞬間純放射量	−0.4~1.6kw/m ²	$-0.4 \sim 1.6 \text{kw/m}^2$	±5%	フルスケール(F.S.)の±0.5%	-10~+40°C	
					0000	, E	日積算純放射量	−1~4MJ/m²	-1~4MJ/m³	フルスケール(F.S.)の±0.5%	同左		
		気温計	横河電子機器㈱	E-734-00	2.110	センサー中央	10分平均気温	-50~+50°	-50~+50°	JIS A級(JIS C1604-1989)	±0.5°C		
		露点計	横河電子機器㈱	E-771-11	1.970	センサー中央	10分平均湿度	-40~+60°C	0~100%	土0.5%F.S.	土5%		
		熱流計	横河電子機器㈱	H-271	-0.200	センサー画	地中熱流量	−0.4~1.6kw/m [*]	−0.4~1.6kw/m [*]	十5%	同左	-20~+120°C	
-	362.27	蒸発計(蒸発パン)	横河電子機器㈱	D-211	0.375	上緣	水面蒸発量	0∼100mm	0∼100mm	±1mm	同左		

表 2.2 表層水理観測機器の仕様と諸元 気象観測装置

備考	測定単位:0.5mm	測定単位.0.5mm	測定単位.0.5mm	測定単位.0.5mm	測定单位.0.5mm	
測定条件	I	I	I	I	I	
ロガー記録誤差	同左	自左	自左	子回	同左	
センサー測定誤差	±3%	20mm以下のとき±0.5mm以 内、100mm以下の連続した 雨量のとき±3%	20mm以下のとき±0.5mm以 内、100mm以下の連続した 雨量のとき±3%	20mm以下のとき±0.5mm以 内、100mm以下の連続した 雨量のとき±3%	20mm以下のとき±0.5mm以 内、100mm以下の連続した 雨量のとき±3%	
記録範囲	I	I	0∼29999mm	I	I	
測定範囲	I	I	I	Ι	I	
観測項目	曹氫幽	曺氫鲍	曺氫鲍	曹重鲍	曹重地	
地上高の基準	受水口	受水口	受水口	受水口	受水口	
地上高(m)	0.985	1.000	2.485	2.475	0.445	
型式	RH-5	B-071-00	B-071-00	B-071-00	B-071-00	
製造元	衹池田計器製作所	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	
観測機器名	培 量重重重 主 (1)	ENDRA 9 全国商車町 いっ水式転倒ます式商量計 いっ水式転倒ます式商量計		いっ水式転倒ます式雨量計	いっ水式転倒ます式雨量計	
地点標高(m)	216.51	191.61	291.02	292.19	264.84	
観測点名	正馬様コミュニティー雨雪量計 SR)	研究所用地内雨雪量計 (MR)	正馬川モデル流域林内 雨雪量計 (SMR林内)	正馬川モデル流域林外 雨雪量計 (SMR林外)	正馬川モデル流域谷部 雨雪量計 (SMR谷部)	

雨雪量計
長層水理観測機器の仕様と諸元
表 2.3 表

表 2.4 表層水理観測機器の仕様と諸元 河川流量計

a ² []	地 (a) (a)	観測機器名	製造元	쪂艿	水位計型式	取水口高さ (mm)	観測項目	バーシャル天端 水位F 高さ(mm) 測定範1	- 田 田 田 二 日 二 日 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一	流量换算式(Q:l/min)	測定条件	備考
100	00 100	、1.5ftパーシャルフリューム	㈱池田計器製作所	PF-15型	LR-101WPS-P	15 3	創水井戸水位:H(mm)	740 0~1m	±1mm	Q=1.541 × H [^] 1.538	-10~50°C	
00.	00.122	ユーエリフリック Zinパーショーム	㈱池田計器製作所	PF-2型	LR-101WPS-P	1 3	則水井戸水位:H(mm)	$232 0 \sim 1 m$	±1mm	Q=0.096 × 60 × (H/10) ^1.55	-10~50°C	
0 1 1 1	00 00	ムーェリマルタペー? vii)	㈱池田計器製作所	蚕6Jd	LR-101WPS-P	15 3	則水井戸水位:H(mm)	$652 0 \sim 1 m$	±1mm	Q=0.466 × 60 × (H/10) ° 1.53	-10~50°C	
- - -	00.002	レーエリフリューム	㈱池田計器製作所	⊡E14	LR-101WPS-P	2 3	創水井戸水位:H(mm)	232 0~1m	±1mm	Q=2.88× (H/10) 1.55	-10~50°C	
	261.83	マーェリフリック Sinvension	横河電子機器㈱		W-4481-11-00	9	則水井戸水位:H(mm)	645 0~1m	±2mm	Q=0.825 × H ² 1.53	-5~40°C	
2015	261.50	ムーェリマルタント)(1inパーシューム	橫河電子機器㈱		W-4481-11-00	8	則水井戸水位:H(mm)	$230 0 \sim 1 m$	±2mm	Q=0.0809 × H ² 1.55	-5~40°C	
6100	I	電磁流量計	㈱日立製作所	FMR104W	I	I	河川流量計(I/S)	-	0.1~0.3m/秒の時、スパンの±1% 0.3~1.0m/秒の時、スパンの±	I	-20∼60°C	

JAEA-Data-Code 2012-016

	Γ				围				
観測対象地層名	瑞浪層群明世累層	瀬戸層群土岐砂礫層	瑞浪層群明世累層	瀬戸層群土岐砂礫層	瑞浪層群明世累層基底礫}	土岐挟炭累層基底部	花崗岩風化部	瑞浪層群明世累層	
ストレーナ区間長 (m)	2	1.5	2	1.5	5.55	2.8	9	41	
ストレーナ上部深度 (G.L-m)	18.00	15.30	28.00	7.15	28.85	82.70	89.70	6.00	
井戸孔径 (mm)	50	50	50	50	50	94	94	66	
掘削孔径 (mm)	116(86)	116	116(86)	116	116(86)	100	100	66	
井戸底深度 (G.Lm)	20.00	17.00	30.00	9.00	45.00	87.00	96.75	47.00	
6 (a) (a)	293.05	293.12	292.25	285.21	222.31	223.64	223.65	192.64	
センサー渕 京訳雑	±1cm	±1cm	±1 cm	±1cm	±1cm	±0.1% (FS)	±0.1% (FS)	土1%	
送に	$0 \sim 10$	$0 \sim 10$	$0 \sim 10$	$0 \sim 10$	$0\sim 20$	$0 \sim 20$	$0 \sim 10$	0~00	
쪂艿	ELP-120	ELP-120	W-431-00	W-431-00	W-431-00	W-431-01	W-431-01	Level TROLL500	
製造元	㈱池田計器製作所	㈱池田計器製作所	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	横河電子機器㈱	In-Situ Inc	
観測機器名	大気開放型地下水位計	大気開放型地下水位計	大気開放型地下水位計	大気開放型地下水位計	大気開放型地下水位計	水圧式水位計	水压式水位計	Level TROLL	
も 「 こ の し に 調 し し の し し し し し し し し し し し し し	292.80	292.97	292.15	285.21	220.81	223.47	223.77	192.71	
観測点名	97MS-01	97MS-02	98MS-03	98MS-04	99MS-05	AI-7	AI-10	04ME01	
設置流域等		林光:武王王王	1111111111111111111111111111111111111			正馬様用地内		研究所用地内	

表 2.5 表層水理観測機器の仕様と諸元 地下水位計

表 2.6 表層水理観測機器の仕様と諸元 土壌水分計

設置流域等	観測点名	地点標高(m)	観測機器名	製造元	型式	測定範囲(cmH ₂ O)	センサー測定誤差	センサー設置数	センサー設置深度(m)
計 <u>料</u> = 11 H	SmTP	292.31	土壤水分計	サンケイ理化㈱	SK-5500E	$-1000 \sim 1000$	±3cmH ₂ O	12深度 0	2 0.4 0.6 1.0 1.5 2.0 3.0 5.0 7.5 10.0 12.5 15.0
トナンレ派し	SmTS	283.79	土壤水分計	サンケイ理化㈱	SK-5500E	$-1000 \sim 1000$	±3cmH ₂ O	8深度 0	2 0.4 0.6 1.0 1.5 2.0 3.0 5.0
2년 4년 1월 1년 18	MD 1	194.42	土壤水分計	サンケイ理化㈱	SK-5500E	$-1000 \sim 1000$	±3cmH ₂ O	3深度 0	2 0.4 0.7
未吧眉砌充即	MD 2	195.63	土壤水分計	サンケイ理化㈱	SK-5500E	$-1000 \sim 1000$	±3cmH ₂ O	5深度 0	2 0.4 0.7 1.3 2.0

3. 表層水理観測データ整理方法

3.1 観測データセット

観測データセットは,各観測機器(センサー)の観測間隔ごとに得られた電圧データと物 理量データで構成されている。

電圧データは各センサーからデータロガーへ送られ、データロガーの IC カード等に記録 されている。物理量データは電圧データから各センサーに設定されている変換式を用いて変 換している。また、04ME01 号孔の地下水位については、地下水位計の設置位置から水面 までの高さを計測し、計測した水面までの高さから換算している。

3.2 補正・補完データセット

機器の故障,観測条件の変化またはメンテナンス時の作業等によって,観測データには欠 測や異常値が生じる。よって,観測データの品質を確保するためには,観測データ毎に適切 な補正・補完方法を選択し,補正・補完を実施する必要がある。補正・補完のどちらを選択 するかは,観測データの特性および欠測や異常値が生じている期間の長さによって異なる。 補正・補完の定義および選択した補正・補完方法の詳細は次項に示す。各観測データに補正・ 補完を実施し,その結果を整理したものが補正・補完データセットとなる。

3.3 補正·補完方法

(1) 補正・補完

本データ集では補正・補完を以下のように定義する。

①補正

観測データの明らかな異常値や欠測を, 欠測前後の観測データやメンテナンス作業の記録 から補い正すことを補正と定義する。

②補完

欠測や異常値が長期間に渡って観測されているため補正が不可能な場合,あるいは気象観 測データのように観測データが短期間で大きく変動する場合に対して,他の観測地点で取得 した観測データとの相関性に基づき,計算によって欠測や異常値を補うことを補完と定義す る。

(2) 補正の方法

各観測データに対して補正可能かどうかを検討するためには,観測データの時間変動に連続性があるかを確認することが必要となる。以下に,観測項目毎の補正方法を示す。

①気象要素

気象要素は、不規則に変化することから、欠測前後の値から観測データを推定することは 困難である。よって、補正は実施せず、欠測についてはそのままとし、明らかな異常値は削 除した。

2降水量

降水量データは、転倒ますの転倒回数から計測する。欠測の原因としては、データロガー の停止や枯葉等により雨雪量計内部で目詰まりをおこすことで転倒ますが転倒しないこと が挙げられる。よって降水量データの欠測や異常値は、メンテナンス記録および他地点の降 水量データとの比較によって確認した。

③河川流量

河川流量データは、欠測期間中に降雨がない場合において,前後のデータを端点とした線 形補正(Y=aX+b)を実施した。

また,メンテナンス時に行うパーシャルフリューム内の実測水位と観測データの間に機械 の持つ誤差以上の差異が長期間認められた場合は,実測水位に合うように観測データに補正 量を加減算した。表 3.1~3.6 に観測地点毎の補正期間と補正量を示す。

④地下水位・土壌水分

地下水位および土壌水分は,降雨状況によって変化することから,欠測前後の値から観測 データを推定することは困難である。よって,全ての欠測についてそのままとした。またメ ンテナンス時の誤作動による異常値は削除した。

表 3.1 正馬川モデル流域河川流量計 SPM 大パーシャル

期	間	補正量
	系統的な謬	浸差は無し

表 3.2 正馬川モデル流域河川流量計 SPM 小パーシャル

期間	補正量
2009/8/13~11/13	19mm 引く
2009/11/14~12/22	24mm 引く
2009/12/23~2010/1/12	40mm 引く

表 3.3 正馬川上流河川流量計 SPU 大パーシャル

期	間	補正量			
系統的な誤差は無し					

表 3.4 正馬川上流河川流量計 SPU 小パーシャル

期間	補正量
2009/4/21~5/29	3mm 引く
2009/5/29~6/1	35mm 引く
2009/6/1~6/10	6mm 加える

表 3.5 正馬川下流河川流量計 SPD 大パーシャル

期	間	補正量			
系統的な誤差は無し					

表 3.6 正馬川下流河川流量計 SPD 小パーシャル

期間	補正量
2009/8/18~11/10	3mm 引く

(3) 補完の方法

補完可能な観測項目とみなすには、観測地点間の相関性に基づき、欠測・異常値が長期に わたる期間に対して、観測データの日変動および時間変動が計算式を用いて再現可能である とする理論的根拠が必要となる。以下に、補完の方法を示すとともに、表 3.7 に理論的根拠 と補完の有効性について示す。

①**気象**要素·降水量

気象要素および降水量は,瞬間値で比較すると場所によるばらつきが大きく,他の観測地 点の観測データとの相関性は極めて低い。しかし,日データで比較すると相関性が高くなる ことから,日単位での補完を行う。

②河川流量

河川流量は,流出解析手法の一つであるタンクモデルを用いることで補完が可能である。 よって,降雨を伴う期間で,測定限界を超えたデータや欠測に関してはタンクモデルを用い て補完を行う。降雨を伴わない期間の欠測に関しては1次式を用いて補完を行う。

③地下水位·土壤水分

地下水位・土壌水分は,計算による推定が困難であることと,観測地点間の相関性が低い ことから,補完は行わない。

組測項日	4月月月 と知測データ 本動の 理論的 月期	補完の
11111111111111111111111111111111111111	伯寅にと既別ケーチを動の注誦可依拠	有効性
 気象要素 (風向・風速・気温・湿 度・日射量・放射収支量) 降水量 	観測値の日平均や日積算値は、広域を日単位で変化する気象に よって変動することから、日単位での観測地点間の相関性は高 い。	〇 (日データ)
一件小里		
 河川流景(水位)	河川流量は, 流域特有の流出特性に支配されるため, 時間単位	0
河川派皇(小位)	での再現性は高い。推定にはタンクモデルなどを用いる。	(時間データ)
地下水位	地下水位および土壌水分は、不規則に変化する降雨や、不均質	
地下水位	性かつ、非線形に変化する土壌の水分特性によって変わること	×
土壤水分	から、計算による再現性や地点間の相関性は低い。	

衣 3.7 観測項日の観測ナーダ変動の理論的根拠と補元の4

(4) 補完式の設定

気象観測データおよび降水量データの相関式に関して以下に示す。なお,2009 年度の河 川流量に関しては補完が必要となる欠測が生じなかったため,タンクモデルを用いた補完は 実施していない。

1)気象要素

2007年度までは、観測年報^{4), 5), 6)}および日本工営(2000)⁸⁾で報告されている相関式を 用いていた。しかし、東濃鉱山気象観測が2008年2月に観測終了となったこと、2008年 7月6日の雷により正馬川モデル流域に設置の気象観測装置が障害をうけたことで、これま での相関式を用いることができなくなった。よって観測年報^{4), 5), 6)}および日本工営(2000) ⁸⁾に加え、観測年報⁷⁾において相関式を検討した。各観測地点における相関係数と相関式は 表 3.8 のとおりである。なお、研究所用地内気象観測装置および正馬様気象観測装置は補完 を必要とする欠測が生じなかった。

欠測観測点(Y)	観測要素	名称等	補完観測点(X)	相関式	相関係数
モデル流域タワー	風速	日本工営	恵那(気象庁)	Y=1.16X-0.27	0.60
SMT	(上)	観測年報	正馬様気象観測装置 SM	Y=1.03X+0.66	0.69
		2007年度相関式	正馬様気象観測装置 SM	Y=0.63X+0.08	0.70
	気 温	日本工営	多治見(気象庁)	Y=1.05X+0.78	0.99
		2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=1.04X-0.25	1.00
	湿度	日本工営	名古屋(気象庁)	Y=0.89X+3.22	0.80
	(上)	2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=0.75X+19.46	0.80
	純放射量	2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=0.60X+1.41	0.71
	風速	日本工営	恵那(気象庁)	Y=1.16X-0.27	0.60
	(下)	観測年報	正馬様気象観測装置 SM	Y=1.06X+0.23	0.67
		2007年度相関式	正馬様気象観測装置 SM	Y=0.75X+0.26	0.77
	気 温	日本工営	多治見(気象庁)	Y=1.05X+0.78	0.99
	(下)	2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=1.02X-0.36	1.00
	湿度	日本工営	名古屋(気象庁)	Y=0.89X+3.22	0.80
	(下)	2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=0.76X+20.54	0.93
モデル流域ポール	風速	日本工営	多治見(気象庁)	Y=0.55X-0.21	0.31
SMP		観測年報	正馬様気象観測装置 SM	Y=0.61X+0.27	0.52
		2007年度相関式	正馬様気象観測装置 SM	Y=0.83X+0.42	0.57
	気 温	日本工営	多治見(気象庁)	Y=1.05X+0.75	0.99
		2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=1.02X-0.20	0.99
	湿度	日本工営	名古屋(気象庁)	Y=0.89X+5.5	0.81
		2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=0.79X+18.04	0.94
	純放射量	2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=1.18X+1.33	0.82
	全天日射量	観測年報	名古屋(気象庁)	Y=0.81X-0.94	0.85
		2007年度相関式	研究所用地気象観測装置 MMP	Y=0.98X+1.76	0.87

表 3.8 気象観測データ相関式

※灰色枠は採用相関式

(採用した相関式が複数ある場合は、欠測のない期間のデータおよび月データを補完した際の再現性によっていずれかの相関式を用いている)

2降水量

観測地点毎の降水量データ間の相関式は、日本工営(2000)⁸, 観測年報^{4), 5), 6),7)で検討 されている。正馬川モデル流域谷部雨雪量計における相関係数と相関式を表 3.9 に示す。な お、研究所用地内雨雪量計,正馬川モデル流域林内雨雪量計よび正馬川モデル流域林外雨雪 量計では補完を必要とする欠測が生じなかった。}

表 3.9 正馬川モデル流域谷部雨雪量計(SMR 谷部)における相関係数と相関式(雨雪量計)

欠測観測点(Y)	名称等	補完観測点(X)	相関式	相関係数
	-	正馬川モデル流域林外雨雪量計(SMR林外)	Y=0.94X	0.98
正馬川モデル流域谷部雨雪量計 (SMR谷部)	日本工営	柄石峠(気象庁)	Y=0.94X+1.09	0.82
	観測年報	正馬様コミュニティー雨雪量計 SR	Y=0.96X	0.98
	2007年度	正馬様コミュニティー雨雪量計 SR	Y=0.85X	0.86

※灰色枠は採用相関式

(5)補完の実施

(4)において検討した補完式を用いて、気象観測データおよび降水量データの補完を実施した。表 3.10 に補完の実施条件を示す。

観測テ	ータ	条件	補完方法		
有名声中	日平均値	2 時間以上の欠測			
気家安素	日積算値	1回以上の欠測(ただし,欠測 前後の積算値が線形的に変化	相関関係		
降水量		している場合は除く)			

表 3.10 補完の実施条件

4. 観測結果

4.1 降水量

降水量は、正馬様コミュニティー雨雪量計(SR)、正馬川モデル流域雨雪量計(SMR) の3ヶ所(林内,林外,谷部)および研究所用地内雨雪量計(MR)を用い、計5ヶ所で観 測している。図4.1に、上記5ヶ所の2009年度の年間降水量と、各観測地点の2008年度 までの降水量の年平均値を示す。

2009 年度は、全観測点で 2008 年度までの降水量の年平均値より多い降水量が観測された。



■2009年度の年間降水量

図 4.1 観測地点別降水量

4.2 蒸発散量

蒸発散量の推定法には、ソーンスウエイト法、ハーモン法など様々な種類があるが、本デ ータ集では、最も近似的な値が得られるとされているペンマン法を用いている^{10),11)}。表 4.1 に 2009 年度の蒸発散量を示す。

図 4.2 より正馬川モデル流域(SMP)および正馬川モデル流域タワー(SMT)で取得した観測データから算出した 2009 年度の年間蒸発散量は 2008 年度までの蒸発散量の年平均値より大きい値となり,研究所用地内気象観測装置(MMP)で取得した観測データから算出した年間蒸発散量は 2008 年度までの蒸発散量の年平均値よりも小さい値となった。



図 4.2 正馬川モデル流域および瑞浪超深地層研究所用地の蒸発散量

4.3 河川流量

河川流量観測は,正馬川上流 (SPU),正馬川下流 (SPD) および正馬川モデル流域 (SPM) の計3箇所において実施している。2009年度の流域ごとの河川流量を図4.3に,流域ごとの河川流出高(河川流量を流域面積で除したもの)を図4.4に示す。

2009 年度は河川流量,河川流出高とも観測開始から 2008 年度までの年度ごとの河川流 量,河川流量高の平均より多い値が観測された。



■2008年度までの河川流量の年平均値 ■2009年度の年間の河川流量 図 4.3 流域別河川流量





4.4 地下水位

地下水位は, 正馬川流域(3 孔:99MS-05, AI-7, AI-10), 正馬川モデル流域(4 孔:97MS-01,02, 98MS-03,04)および研究所用地(1 孔:04ME01)の計 8 孔で観測を実施している。99MS-05 号孔の地下水位変動を図 4.5, AI-7 号孔および AI-10 号孔の地下水位変動を図 4.6, 97MS-01 号孔の地下水位変動を図 4.7, 98MS-03 号孔の地下水位変動を図 4.8, 97MS-02 号孔およ び 98MS-04 号孔の地下水位変動を図 4.9, 04ME01 号孔の地下水位変動を図 4.10 に示す。 また,表層の地下水位は降雨の影響をうけると考えられることから,降水量の観測結果も同 時に示す。なお,99MS-05 はテレメータシステムの故障により 2009 年 6 月 1 日から 2009 年 8 月 11 日まで欠測となっている。また,99MS-01 は乾季の時期に,センサーの位置より も地下水位が低くなるため地下水位が計測できない時期がある。

図 4.5 より, 99MS-05 号孔では降雨に対する水位変動が確認できる。

図 4.6 より AI-7 および AI-10 号孔では降雨に対する水位変動が確認できる。また,2009 年 8 月 11 日に発生した,駿河湾の地震(M6.5)に伴い,2010 年 3 月までで 1.5m 程度の 水位変動が確認できる。

図 4.7~図 4.9 より 97MS-01, 97MS-02, 98MS-03, 98MS-04 号孔ではいずれも降雨に 対する水位変動が確認できる。また,降雨に対する水位変動は瀬戸層群における地下水位を 観測対象としている 97MS-02 および 98MS-04 号孔の方が,瑞浪層群における地下水位を 観測対象としている 97MS-01 および 98MS-03 号孔よりも大きい。

図 4.10 より 04ME01 号孔では降雨に対する水位変動が確認できる。



図 4.5 99MS-05 号孔



図 4.6 AI-7 号孔および AI-10 号孔



図 4.8 98MS-03 号孔



図 4.10 04ME01 号孔

4.5 土壤水分

土壌水分は正馬川モデル流域の尾根部(SmTP)と斜面中腹(SmTS)で観測をし,研究 所用地では MD1 と MD2 の 2 か所で観測を行っている。図 4.11 と 4.12 に SmTP・SmTS の観測結果を正馬川モデル流域雨雪量計(SMR 林外)で取得した降水量データと併せて, 図 4.13 と 4.14 に MD1 と MD2 の観測結果を研究所用地内雨雪量計(MR)で取得した降 水量データと併せて示す。なお,観測結果は,土壌水分の季節変動を確認するために,各土 壌水分計で取得した土壌水分データを圧力水頭に換算し(単位は標高換算),換算した圧力 水頭の月平均値で示している。なお,SmTP と SmTS は観測機器の異常により SmTP で 20cm, 60cm の 2 深度,SmTS は 500cm 以外の 7 深度を観測対象としている。MD2 では 観測機器の異常により,全深度で 2009 年 11 月から 2010 年 2 月の期間欠測が生じている。

図 4.11 より, SmTP の深度 20cm に設置した土壌水分計の圧力水頭は,7月に最も高くなり,他の月の圧力水頭はほぼ一定である。深度 60cm に設置した土壌水分計の圧力水頭は,降雨によらず変動する傾向にある。

図 4.12 より, SmTS の深度 100cm, 200cm および 300cm に設置した土壌水分計の圧力 水頭は年度を通して一定の傾向にある。深度 20cm, 40cm, 60cm および 150cm に設置し た土壌水分計の圧力水頭は 7 月から 9 月にかけて低下する傾向にあり,

図 4.13 より, MD1 の深度 20cm, 40cm および 70cm に設置した土壌水分計の圧力水頭 は、8 月から 9 月にかけて低下する傾向がみられる。降雨に応じた全水頭の変動は確認でき ない。

図 4.14 より, MD2 の全ての土壌水分計において, 7 月から 9 月にかけて圧力水頭が低下 する傾向にあり, 同期間における深度 20cm および深度 40cm に設置の土壌水分計の圧力水 頭の変動は他の深度に設置した土壌水分計の圧力水頭の変動と比べると大きいことが確認 できる。



図 4.12 SmTS



図 4.13 MD 1



図 4.14 MD2

4.6 岩盤浸透量の算出

2009年度の補正・補完実施後のデータを用いた水収支解析結果を表 4.1 に示す。2007年 度までの各要素(降水量,蒸発散量,河川流出高)の組合せは宮原ほか(2002)⁹に従い算 出していたが,2008年度以降は,2008年2月に東濃鉱山気象観測を終了していることか ら,研究所用地気象観測装置で取得した観測データから算出した蒸発散量を用いて岩盤浸透 量を算出した。流域ごとの水収支解析に使用した各要素の観測地点の組み合わせを表 4.2 に 示す。

表 4.1 水収支解析結果

		P	v		E	Бу	Ry			Gy				
観測年度	正馬様 コミュニティ 雨雪量計	東濃鉱山 雨雪量計	研究所用 地内 雨雪量計	正 馬 川 モ デ ル 流 域 尾 根 部	東濃鉱山 気象観測 装置	研究所 用地 気象観測 装置	正馬川 流域	正馬川 上流域	正馬川 下流域	正馬川 モデル 流域	正馬川 流域	正馬川 上流域	正馬川 下流域	正馬川 モデル 流域
1990年度	1535	1528	-	-	562	-	975	662	1102	-	-2	308	-129	I
1991年度	1890	1814	-	-	515	-	1347	937	1514	1	28	401	-139	-
1992年度	1342	1178	-	-	592	-	734	557	805	-	16	110	-56	1
1993年度	1655	1616	-	-	478	-	1196	805	1356	-	-18	353	-178	-
1994年度	1042	1030	-	-	550	-	453	389	478	-	40	97	14	_
1995年度	1573	1446	-	-	484	-	932	734	1012	-	158	292	77	-
1996年度	1284	1315	-	-	513	-	700	543	764	-	71	244	7	_
1997年度	1743	1870	-	-	486	-	1220	957	1328	-	36	363	-71	-
1998年度	1989	2093	-	-	532	-	1410	1072	1547	-	47	437	-90	_
1999年度	1521	1640	-	1498	503	-	932	745	1009	710	86	332	9	285
2000年度	1522	1377	-	1459	477	-	896	658	994	606	148	315	51	376
2001年度	1384	1391	-	1468	515	-	703	549	766	466	166	324	103	487
2002年度	1317	1373	-	1415	461	-	658	473	734	402	198	411	122	552
2003年度	1883	2018	-	1958	375	-	1310	999	1437	1007	198	577	71	576
2004年度	1947	1997	-	2054	416	-	1277	998	1390	1017	254	558	140	621
2005年度	1168	1252	1283	1321	414	427	616	480	671	329	139	316	84	579
2006年度	1440	1374	1587	1520	460	425	894	674	984	648	86	273	-4	411
2007年度	1384	1358	1345	1554	483	491	726	554	796	374	174	333	104	696
2008年度	1587	-	1641	1659	-	495	1137	763	1289	755	-45	329	-197	409
2009年度	1796		1729	1842		421	1208	900	1334	899	167	475	41	522
2008年度														
までの平均	1537	1537	1464	1590	490	459	953	713	1013	631	94	333	34	469

Py:年度降水量(雨雪量計設置地点の年度総降水量)

Ey:年度実蒸発散量(ペンマン法)

Ry:年度河川流出高 ※

Gy:年度岩盤浸透量 (Gy=Py-Ey-Ry) 「一」:観測機器設置前 単位:mm

※年度河川流出高の算出方法は以下の通り

正馬川流域 = (SPD 年度総流出量) / (正馬川流域面積)

正馬川上流域=(SPU 年度総流出量)/(正馬川上流流域面積)

正馬川下流域= (SPD 年度総流出量-SPU 年度総流出量) / (正馬川流域面積-正馬川上流流域面積)

表 4.2	水収支解析に使用した降水量	・河川流出高	・蒸発散量の観測地点の組み合わせ)
~				

流域名	降水量(Py)	蒸発散量(Ey) (ペンマン法)	河川流出高(Ry)
正馬川流域	正馬様コミュニティー	研究所用地気象観測装置	SPD
正馬川上流域	正馬様コミュニティー	研究所用地気象観測装置	SPD
正馬川下流域	正馬様コミュニティー	研究所用地気象観測装置	SPD-SPU
正馬川モデル流域	正馬川モデル流域尾根部	研究所用地気象観測装置	SPM

5. 電子ファイルの様式

「観測データセット」と「補正・補完データセット」の電子ファイルの様式について、以下に示す。なお、各データセットは、Microsoft 社製 EXCEL 形式で保存した。

5.1 物理量への変換式

観測データセットには電圧値で得られたデータを物理値に変換する変換式が組込まれて いる。表 5.1~5.5 に各観測機器の変換式を示す。

河川流量については表 5.4 に示す優先順位に従い変換式を選択し, 流量への変換を行った。

観測点名	観測名		変換式		
	周末到同方同体計	風向(deg)	Y=540X		
工用样与免知测妆器	風単空風미風迷訂	風速(m sec ⁻¹)	Y=60X		
止局体XX条航则表直 SM	気温計(℃)		Y=100X-50		
	湿度計(%)		Y=100X		
	蒸発計(mm)		Y=1000X		
	周 市 刑 同 向 周 沛 計 (上 郊)	風向(deg)	Y=4X		
	風車空風向風还計(工即)	風速(m sec ⁻¹)	Y=108X		
	気温計(上部)(℃)		Y=20X-50		
	露点計(上部)(%)	Y=20X			
正用川エデル流域々ワー	故射収支計	瞬間(kWm ²)	Y=0.4X-0.4		
上高川 C / ルパスノノ SMT		積算(MJ m ²)	Y=X-1		
	周向周海計(下部)	風向(deg)	Y=4X		
	風问風还司(下即)	風速(m sec ⁻¹)	Y=108X		
	気温計(下部)(℃)	Y=20X-50			
	露点計(下部)(%)	Y=20X			
	熱流計	Y=0.4X-0.4			
	周 向周速計	風向(deg)	Y=4X		
		風速(m sec ⁻¹)	Y=108X		
	今王雷与式日射計	瞬間(kW m ²)	Y=0.4X		
正馬川モデル流域ポール		積算(MJ m ²)	Y=X		
SMP	故射应支計	瞬間(kWm ²)	Y=0.4X-0.4		
	版初权又司	積算(MJ m ²)	Y=X-1		
	気温計 (℃)	気温計 (℃)			
	露点計(%)	Y=20X			
	蒸発計(mm)	1	Y=20X		
	周向周速計	風向(deg)	Y=4X		
		風速(m sec ⁻¹)	Y=108X		
	今王雷与式日射計	瞬間(kW m ²)	Y=0.4X		
研究所用地内気象観測装置		積算(MJ m ²)	Y=X		
MMP	故射収支計	瞬間(kWm ²)	Y=0.4X-0.4		
		積算(MJ m ²)	Y=X-1		
	気温計 (℃)		Y=20X-50		
	露点計(%)		Y=20X		

表 5.1 物理量変換式 気象観測装置

X:電圧值 Y:物理值

X:電圧値						
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	192.638	15.049	$Y_1 = X$	04ME01	瑞浪超深地層研究所
2008/1/18よりセンサー設置深度変更	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	223.770	32.830	11-40		
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	223.770	29.830	~ - 1 <	0110	上版三十多
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	223.470	32.900	$Y_1 = 4X$	AI-7	计用用文字
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	222.310	8.500	$Y_1=2X$	99MS-05	
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	285.210	8.380	$Y_1=2X$	98MS-04	
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	292.250	30.100	$Y_1=2X$	98MS-03	上海ニトノン消滅
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	293.120	16.500	$Y_{1}=2.5X-2.5$	97MS-02	##按 = 1 = 1 = 1 = 1
	$Y=Y_3-Y_2+Y_1$	293.050	19.700	$Y_{1}=2.5X-2.5$	97MS-01	
備考	水位(Y) (m)	管頭標高(Y ₃) (m)	センサー設置深度(Y ₂) (m)	センサーかぶり 変換式	観測点名	設置流域等

雨雪量計 物理量変換式 表 5.2

変換式	Y=0.5X	Y=0.5X	Y=0.5X	Y=0.5X	Y=0.5X	X:電圧値 Y:物理値
観測点名	正馬様コミュニティー雨雪量計 (SR)(mm)	正馬川モデル流域林内雨雪量計 (SMR林内)(mm)	正馬川モデル流域林外雨雪量計(SMR林外)(mm)	正馬川モデル流域谷部雨雪量計 (SMR谷部)(mm)	研究所用地内雨雪量計 (MR)(mm)	

物理量変換式 地下水位計 表 5.3

本 世	漏ろ					SPMは流量が少な	いため電磁流量計	でも測定	X:電圧値
換式	真値	$Y=Y_2$	$Y=Y_1$	$Y=Y_2$	$Y=Y_1$	$Y=Y_3$	$Y=Y_2$	$Y=Y_1$	
'川流量 (m ³ min ⁻¹) 変 [.]	条件式	0.5≧Y ₂ >0.006	$Y_1 > 0.5$	0.2≧Y₂	$Y_1 > 0.2$	0.015>Y ₃	0.298>Y ₂ >0.015	Y₁>0.298	
叵	優先順位	1	2	Ļ	2	1	2	8	
法国(3,-1) 米格卡	流重(m min /変換式	γ_1 =1.541 (γ_1' $^{1.538}/$ 1000)	Y_2 =5.76 (Y_2 ' /10) ^{1.55} /1000	$Y_1 = 27.96 (Y_1' / 10)^{1.53} / 1000$	Y_2 =2.88 (Y_2 , /10) ^{1.55} /1000	Υ ₁ =0.825Υ ₁ ,' ^{1.53} /1000	Y_2 =0.0809 $Y_2^{'}$ ^{1.55} $/1000$	$Y_{3}=Y_{3}$, /1000	
→ (****) ** (*****) ** (****************	小凹(mm)炎投込	$Y_{1}' = 250X - 250$	$Y_{2}' = 250X - 250$	Υ ₁ ' =1000X	$Y_{2}^{,} = 1000 X$	Υ ₁ '=200X	Υ ₂ ' =200X	Υ ₃ ' =6Χ	
4日11日14年日ク	铌	1.5代パーシャルフリューム	2inパーシャルフリューム	9inパーシャルフリューム	1inパーシャルフリューム	9inパーシャルフリューム	1inパーシャルフリューム	電磁流量計	
留当上々	既別元石	2001年曾代三年代的一年	止あ川下派河川派里訂るFD	エロロが自然に見ない。	止 馬川上派河川派里訂SFO		正馬川モデル流域河川流量計SPM		

河川流量計
物理量変換式
表 5.4

表 5.5 物理量変換式 土壤水分計

設置流域等	観測点名	変換式	備考
计用 二 计 计	SmTP	Y=500Χ	
止馬川七ナル派戦	SmTS	Y=500Χ	
고 가 한 것이 나 있는 것이 있는 것이 있다.	1 DM	Y=500Χ	
峏峳炟沐地谓切九別	MD2	Y=500Χ	
			X:電圧值 Y:物理值

5.2 補正・補完箇所の表示

補正・補完データセットには、補正または補完を実施した場所について、色を変更して表示した。表 5.6 および 5.7 に補正・補完箇所の表示方法の例を示す。

(1)補正箇所

補正を実施した箇所は,赤字で表示した。

(2)補完箇所

補完を実施した箇所は、青字で表示した。

日時	水位	[mm]	換算流量	፟ [₺] [m ³ /分]	cpp
	SPD 1.5ft	SPD 2in	SPD 1.5ft	SPD 2in	SPD 授昇 派里[m / 万]
2009/11/1 0:00	25.9	88.6	0.231	0.169	0.169
2009/11/1 0:10	26.6	87.7	0.239	0.167	0.167
2009/11/1 0:20	26.3	88.3	0.235	0.168	0.168
2009/11/1 0:30	26.3	87.7	0.235	0.167	0.167
2009/11/1 0:40	25.6	89.2	0.226	0.171	0.171
2009/11/1 0:50	26.6	88.9	0.239	0.170	0.170
2009/11/1 1:00	26.6	88.3	0.239	0.168	0.168
2009/11/1 1:10	25.9	88.3	0.231	0.168	0.168
2009/11/1 1:20	26.6	86.7	0.239	0.164	0.164
2009/11/1 1:30	25.3	88.0	0.222	0.168	0.168
2009/11/1 1:40	26.3	88.0	0.235	0.168	0.168
2009/11/1 1:50	27.5	87.4	0.252	0.166	0.166
2009/11/1 2:00	27.5	87.1	0.252	0.165	0.165
土ウは坊工店					

表 5.6 補正箇所の表示方法の例

赤字は補正値

表 5.7 補完箇所の表示方法の例

正馬川·	モデル流域	積算降水	Ē	正馬	川モデル流	冠域 日降水	量	正馬川モ	デル流域	月降水量
時間	林内雨量	林外雨量	谷部雨量	日付	林内雨量	林外雨量	谷部雨量	林内雨量	林外雨量	谷部雨量
	(mm)	(mm)	(mm)		(mm)	(mm)	(mm)	(mm)	(mm)	(mm)
2009/5/1 0:00	0	0	0	2009/5/1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	79.5
2009/5/1 0:10	0	0	0	2009/5/2	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 0:20	0	0	0	2009/5/3	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 0:30	0	0	0	2009/5/4	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 0:40	0	0	0	2009/5/5	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 0:50	0	0	0	2009/5/6	0.0	0.0	23.5			
2009/5/1 1:00	0	0	0	2009/5/7	0.0	0.0	56.0			
2009/5/1 1:10	0	0	0	2009/5/8	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 1:20	0	0	0	2009/5/9	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 1:30	0	0	0	2009/5/10	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 1:40	0	0	0	2009/5/11	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 1:50	0	0	0	2009/5/12	0.0	0.0	0.0			
2009/5/1 2:00	0	0	0	2009/5/13	0.0	0.0	0.0			

青字は補完値

5.3 フォルダ構造

「観測データセット」および「補正・補完データセット」のフォルダ構造を以下に示す。

(1) 観測データセット

観測データセットでは各観測項目で10分ごとの電圧データで回収したものを物理量デー タに変換している。地下水位についてはセンサーかぶりに変換をし、河川流量については水 位(mm)に変換している。瑞浪超深地層研究所用地の地下水位(04ME01)は1時間ごとの データを回収している。表 5.8 に観測データセットのファイル例を示すとともに、CD-ROM 内の観測データセットのフォルダ構造を以下に示す。

> ¥observed data set (観測データセットのフォルダ) observed data set 2009 研究所用地 気象観測装置 MMP(雨雪量計 MR を含む) 地下水位計 04ME01 土壤水分計 MD1 土壤水分計 MD2 正馬川流域 気象観測装置 SM (雨雪量計 SR を含む) 河川流量計 SPU 河川流量計 SPD 地下水位計 99MS-05 地下水位計 AI-7,10 正馬川モデル流域 気象観測装置 SMP(雨雪量計 SMR(林外)を含む) 気象観測装置 SMT(雨雪量計 SMR(林内)を含む) 雨雪量計 SMR 河川流量計 SPM(雨雪量計 SMR(谷部)を含む) 地下水位計 97MS-01.02 地下水位計 98MS-03.04 土壤水分計 SmTP 土壤水分計 SmTS

		<u>電圧データ</u>			<u>物理データ</u>	
時間	林内雨量	林外雨量	谷部雨量	林内雨量	林外雨量	谷部雨量
	(mm)	(mm)	(mm)	(mm)	(mm)	(mm)
2009/9/12 9:00	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 9:10	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 9:20	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 9:30	1	1	2	0.5	0.5	1
2009/9/12 9:40	1	1	0	0.5	0.5	0
2009/9/12 9:50	5	5	4	2.5	2.5	2
2009/9/12 10:00	2	3	3	1	1.5	1.5
2009/9/12 10:10	1	0	1	0.5	0	0.5
2009/9/12 10:20	0	1	0	0	0.5	0
2009/9/12 10:30	1	0	1	0.5	0	0.5
2009/9/12 10:40	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 10:50	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 11:00	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 11:10	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 11:20	0	0	0	0	0	0
2009/9/12 11:30	0	1	0	0	0.5	0
2009/9/12 11:40	1	0	1	0.5	0	0.5
2009/9/12 11:50	0	1	1	0	0.5	0.5
2009/9/12 12:00	1	1	0	0.5	0.5	0

表 5.8 観測データセットのファイル例

(2) 補正・補完データセット

補正・補完データセットは観測データセットで変換された物理量データを雨雪量,気象観 測および河川流量は日データ・月間データとしてまとめ,地下水位および土壌水分は時間デ ータ・日データとしてまとめた。地下水位についてはセンサーかぶりから水位(m)にまとめ た。河川流量については水位(mm)から河川流量(m³ min⁻¹)および河川流出高(mm year⁻¹)と まとめた。補正・補完データセットのファイル例を表 5.9 に示すとともに, CD-ROM 内の 補正・補完データセットのフォルダ構造を以下に示す。

```
¥completed data set (補正・補完データセットのフォルダ)
    completed data set2009
     研究所用地
         気象観測装置 MMP
         雨雪量計 MR
         地下水位計 04ME01
         土壤水分計 MD1
         土壤水分計 MD2
     正馬川流域
         気象観測装置 SM
         雨雪量計 SR
         河川流量計 SPU
         河川流量計 SPD
         地下水位計 99MS-05
         地下水位計 AI-7,10
     正馬川モデル流域
         気象観測装置 SMP
         気象観測装置 SMT
         雨雪量計 SMR
         河川流量計 SPM
         地下水位計 97MS-01.02
         地下水位計 98MS-03.04
         土壤水分計 SmTP
         土壤水分計 SmTS
```

表 5.9 補正・補完データセットのファイル例

_

正馬川-	モデル流域	積算降水量	1
時間	林内雨量	林外雨量	谷部雨量
	(mm)	(mm)	(mm)
2010/3/1 0:00	0	0	0
2010/3/1 0:10	0	0	0
2010/3/1 0:20	0	0	0
2010/3/1 0:30	0	0	0
2010/3/1 0:40	0	0	0
2010/3/1 0:50	0	0	0
2010/3/1 1:00	0	0	0
2010/3/1 1:10	0	0	0
2010/3/1 1:20	0	0	0
2010/3/1 1:30	0	0	0
2010/3/1 1:40	0	0	0
2010/3/1 1:50	0	0	0
2010/3/1 2:00	0	0	0
2010/3/1 2:10	0	0	0
2010/3/1 2:20	0	0	0
2010/3/1 2:30	0	0	0
2010/3/1 2:40	0	0	0
2010/3/1 2:50	0	0	0
2010/3/1 3:00	0	0	0
2010/3/1 3:10	0	0	0
2010/3/1 3:20	0	0	0
2010/3/1 3:30	0	0	0
2010/3/1 3:40	0	0	0
2010/3/1 3:50	0	0	0
2010/3/1 4:00	0	0	0
2010/3/1 4:10	0	0	0
2010/3/1 4:20	0	0	0
2010/3/1 4:30	0	0	0
2010/3/1 4:40	0	0	0
2010/3/1 4:50	0	0	0
2010/3/1 5:00	0	0	0

正馬	川モデル流	[域 日降水	量
日付	林内雨量	林外雨量	谷部雨量
	(mm)	(mm)	(mm)
2010/3/1	12.0	12.0	12.0
2010/3/2	4.0	3.5	5.0
2010/3/3	0.5	1.0	0.0
2010/3/4	9.5	10.0	12.0
2010/3/5	5.0	5.0	5.0
2010/3/6	20.0	20.0	20.5
2010/3/7	21.0	22.0	28.5
2010/3/8	1.0	0.0	0.0
2010/3/9	29.5	31.0	36.0
2010/3/10	6.5	6.5	7.5
2010/3/11	0.0	0.0	0.0
2010/3/12	0.0	0.0	0.0
2010/3/13	0.0	0.0	0.0
2010/3/14	0.0	0.0	0.0
2010/3/15	31.0	33.0	26.0
2010/3/16	19.0	18.5	18.5
2010/3/17	0.0	0.0	0.0
2010/3/18	0.0	0.0	0.0
2010/3/19	0.0	0.0	0.0
2010/3/20	0.0	0.0	0.0
2010/3/21	13.0	15.5	17.5
2010/3/22	0.0	0.0	0.0
2010/3/23	5.5	5.5	7.0
2010/3/24	29.5	29.5	34.0
2010/3/25	22.0	22.5	27.0
2010/3/26	0.0	0.5	0.0
2010/3/27	0.0	0.0	0.0
2010/3/28	0.5	1.0	0.5
2010/3/29	1.5	1.0	0.0
2010/3/30	0.0	0.0	0.0
2010/3/31	0.0	0.0	0.0

正馬川モ	デル流域	月降水量
林内雨量	林外雨量	谷部雨量
(mm)	(mm)	(mm)
231.0	238.0	257.0

6. まとめ

2009年度の表層水理観測データについて,可能な範囲で追跡可能性を確保しながら,観 測年報^{4),5),6),7)}において行ってきた整理手法を利用し補正・補完を行って整理した。

2009 年度の補正補完後のデータを用いた水収支解析により正馬川全域,正馬川上流域, 正馬川下流域および正馬川モデル流域の2009 年度の岩盤浸透量を算出した。その結果,各 流域の岩盤浸透量は正馬川全域で167mm,正馬川上流域で475mm,正馬川下流域で41mm, 正馬川モデル流域で522mmとなった。

今後も表層水理観測を継続し、データの蓄積を図るとともに、補正・補完後のデータを 用いた水収支解析を実施することで、各流域の岩盤浸透量を算出する予定である。

参考文献

- 1) 核燃料サイクル開発機構: "超深地層研究所 地層科学研究基本計画", JNC TN7410 2001-018 (2002).
- 小林公一,中野勝志,小出 馨: "表層水理観測システムによる水収支の算定 -岐阜県 東濃鉱山におけるケーススタディー-",動燃技報,№97, pp.145-150 (1996).
- ③ 遠山茂行,若松尚則,岡崎彦哉: "正馬様洞における表層水理定数観測システムの設置", サイクル機構契約業務報告,JNC TJ7440 98-006 (1998).
- 4) 宮原智哉, 片岡達彦, 竹内真司: "1989~2000 年度 表層水理観測年報(データ集)" JNC TN7450 2002-002 (2002).
- 5) 荒井 靖: "超深地層研究所計画における表層水理観測年報-2001~2003 年度(データ 集)" JNC TN7450 2005-004 (2005).
- 6) 佐藤敦也, 竹内竜史: "超深地層研究所計画における表層水理観測データ集-2004~2007
 年度-" JAEA-Date/Code 2009-028.
- 7) 武田匡樹, 佐藤敦也, 竹内竜史: "超深地層研究所計画における表層水理観測データ集-2008 年度-" JAEA-Date/Code 2011-007.
- 8) 斎藤 庸,坂森計則:"東濃鉱山及び正馬川流域等の気象観測データと他機関観測データの対比と整理", JNC TJ7440 2000-012 (2000)
- 9) 宮原智哉, 稲葉薫, 三枝博光, 竹内真司: "広域地下水流動研究実施領域における水収支 観測結果と地下水流動スケールの検討", サイクル機構技報, No.16, pp.137-148(2002).10)

付録 過去の検討資料一覧

本報告書で記した方法によって取りまとめられた表層水理観測データは、地下水流動解析 において上部境界条件を与える岩盤浸透量を算出すること、水理地質構造モデルのキャリブ レーションのためだけではなく、浅部の地下水流動機構の把握を目的とした検討にも用いら れている。本項では、今後新たに取得する表層水理観測データに基づいた検討を行う際の参 考資料として、過去に行われた表層水理に関する検討結果が述べられている文献を記載して いる。

表層部における水収支の調査研究

動燃技報, No.78, pp.46-53, 1991, 中野勝志, 中島誠, 柳澤孝一

・立坑掘削に伴う地下水流動影響調査研究 - 東濃ウラン鉱山試験立坑を例として - 応用地質,第 33 巻,第 5 号, pp.276-293, 1992, 柳澤孝一, 今井 久, 尾方伸久, 大澤英 昭, 渡辺邦夫

・立坑周辺斜面表層部における土壌水分挙動解析 PNC TJ7361 93-002, アジア航測株式会社,山井忠世,中島 誠

・東濃地域を対象とした表層水理調査(その1)

PNC TJ7361 94-003, アジア航測株式会社,山井忠世,小林公一,岡崎彦哉

・河川水の流量および水質による表層部の地下水流動の推定 - 岐阜県東濃地域におけるケー ススタディ -

応用地質,第36卷,第1号,pp.2-13,1995, 尾方伸久,若松尚則,梅田浩司,柳澤孝一

・広域地下水流動解析のための水平地質断面図の作成 PNC TJ7361 96-003,アジア航測株式会社,山井忠世,若松尚則,岡崎彦哉

・表層地下水流動機構の把握のための地下水位観測システムの設置 PNC TJ7361 97-006,アジア航測株式会社,山井忠世,若松尚則,和知 剛,小田川信哉

・広域地下水流動研究における表層水理定数観測システムの拡充 JNC TJ7440 99-020, アジア航測株式会社,遠山茂行,若松尚則,岡崎彦哉 ・広域地下水流動研究における表層水理定数観測システムの設置

JNC TJ7440 99-031, アジア航測株式会社, 遠山茂行, 若松尚則, 岡崎彦哉

・土壌水分地下水位観測データの整理業務

JNC TJ7440 2000-026, アジア航測株式会社, 遠山茂之, 若松尚則, 小田川信哉

・表層水理現地調査に基づく水理地質構造の解析 JNC TJ7440 2000-029, アジア航測株式会社,村田正敏,安野雅満,若松尚則,鹿野浩司, 小林公一

・地下水流動解析における検証用データ(河川流量)の推定 JNC TJ7400 2000-007,日本工営株式会社,斎藤 庸,坂森計則

・超深地層研究所計画用地周辺の水収支観測結果 サイクル機構技報, No.9, pp.103-114, 2000,山内大祐,宮原智哉,竹内真司, 小田川信哉

・雨水・河川水の採取・分析 JNC TJ7420 2000-005, アジア航測株式会社,遠山茂行,岡崎彦哉,和知 剛

・東濃鉱山及び正馬川・柄石川流域の湧水点踏査確認業務 JNC TJ7440 2000-011,基礎地盤コンサルタンツ株式会社,中司龍明,豊嶋賢治, 池田雅俊

・正馬様用地における地下水位計の設置

JNC TJ7440 2000-018, アジア航測株式会社, 遠山茂行, 若松尚則, 岡崎彦哉

・東濃地域を対象とした表層水理調査(その2) JNC TJ7440 2001-004 Vol.1,アジア航測株式会社,山井忠世,江田敏幸,若松尚則,岡崎 彦哉,神原正年

・東濃地域を対象とした表層水理調査(その2)図面集 JNC TJ7440 2001-004 Vol.2,アジア航測株式会社,山井忠世,江田敏幸,若松尚則,岡崎 彦哉,神原正年 ・東濃地域を対象とした表層水理調査(その3)

JNC TJ7440 2001-005, アジア航測株式会社,山井忠世,角南基亮,若松尚則,高遠俊一

土壤物性基礎試験

JNC TJ7440 2001-006, アジア航測株式会社,山井忠世,中島 誠 ・航空写真等による水理地質構造の解析報告書

JNC TJ7440 2001-009, アジア航測株式会社

・精密現地調査による水理地質構造の解析(昭和62年度) JNC TJ7440 2001-010, アジア航測株式会社,村田正敏,安野雅満

・現地調査による水理地質構造の解析 JNC TJ7440 2001-007, アジア航測株式会社

・平成13年度 表層水理研究における蒸発散量推定手法の比較 JNC TJ7440 2002-006,アジア航測株式会社,越川憲一,若松尚則,小田川信哉 This is a blank page.

 表2.基本単位を用いて表されるSI組立単位の例

 細カ島
 SI 基本単位

SI 基本単位 名称 記号 長 さメートル m
並不量 名称 記号 長 さメートル m
長 さメートル m
質 量キログラム kg
時 間 秒 s
電 流アンペア A
熱力学温度 ケルビン K
物 質 量 モ ル mol
<u>光 度 カンデラ cd</u>

	- XH	1 5 7 1				
	形	1.11.	里		名称	記号
面				積	平方メートル	m ²
体				積	立法メートル	m ³
速	さ	,	速	度	メートル毎秒	m/s
加		速		度	メートル毎秒毎秒	m/s^2
波				数	毎メートル	m ⁻¹
密	度,	質	量 密	度	キログラム毎立方メートル	kg/m ³
面	積		密	度	キログラム毎平方メートル	kg/m ²
比		体		積	立方メートル毎キログラム	m ³ /kg
電	流		密	度	アンペア毎平方メートル	A/m^2
磁	界	\mathcal{O}	強	さ	アンペア毎メートル	A/m
量	濃 度	(a)	, 濃	度	モル毎立方メートル	mol/m ³
質	量		濃	度	キログラム毎立法メートル	kg/m ³
輝				度	カンデラ毎平方メートル	cd/m ²
屈	护	ř	率	(b)	(数字の) 1	1
比	透	磁	率	(b)	(数字の) 1	1

(a) 量濃度 (amount concentration) は臨床化学の分野では物質濃度 (substance concentration) ともよばれる。
 (b) これらは無次元量あるいは次元1をもつ量であるが、そのこと を表す単位記号である数字の1は通常は表記しない。

表3. 固有の名称と記号で表されるSI組立単位

			SI 組立単位	
組立量	名称	記号	他のSI単位による 素1 ち	SI基本単位による 素しち
亚 面 催	ラジアン(b)	rad	1 ^(b)	m/m
	ステラジアン(b)	cr ^(c)	1 (b)	m^{2/m^2}
周 波 数	ヘルツ ^(d)	Hz	1	s ⁻¹
力	ニュートン	Ν		m kg s ⁻²
圧力,応力	パスカル	Pa	N/m^2	m ⁻¹ kg s ⁻²
エネルギー,仕事,熱量	ジュール	J	N m	$m^2 kg s^2$
仕事率, 工率, 放射束	ワット	W	J/s	$m^2 kg s^{-3}$
電荷,電気量	クーロン	С		s A
電位差(電圧),起電力	ボルト	V	W/A	m ² kg s ⁻³ A ⁻¹
静電容量	ファラド	F	C/V	$m^{2} kg^{1} s^{4} A^{2}$
電気抵抗	オーム	Ω	V/A	$m^2 kg s^{\cdot 3} A^{\cdot 2}$
コンダクタンス	ジーメンス	s	A/V	$m^{2} kg^{1} s^{3} A^{2}$
磁東	ウエーバ	Wb	Vs	$m^2 kg s^{\cdot 2} A^{\cdot 1}$
磁束密度	テスラ	Т	Wb/m ²	kg s ⁻² A ⁻¹
インダクタンス	ヘンリー	Н	Wb/A	$m^2 kg s^2 A^2$
セルシウス温度	セルシウス度 ^(e)	°C		K
光東	ルーメン	lm	cd sr ^(c)	cd
照度	ルクス	lx	lm/m^2	m ⁻² cd
放射性核種の放射能 ^(f)	ベクレル ^(d)	Bq		s ⁻¹
吸収線量,比エネルギー分与,	グレイ	Gv	J/kg	$m^2 s^2$
カーマ	· · ·	~	B	
線量当量,周辺線量当量,方向 性線量当量,個人線量当量	シーベルト ^(g)	Sv	J/kg	$m^2 s^2$
酸素活性	カタール	kat		s ^{'1} mol

(a)SI接頭語は固有の名称と記号を持つ組立単位と組み合わせても使用できる。しかし接頭語を付した単位はもはや

(a)SI接頭語は固有の名称と記号を持つ組立単位と組み合わせても使用できる。しかし接頭語を付した単位はもはや コヒーレントではない。
 (b)ラジアンとステラジアンは数字の1に対する単位の特別な名称で、量についての情報をつたえるために使われる。 実際には、使用する時には記号rad及びsrが用いられるが、習慣として組立単位としての記号である数字の1は明 示されない。
 (o)剤光学ではステラジアンという名称と記号srを単位の表し方の中に、そのまま維持している。
 (d)ヘルツは周期現象についてのみ、ベクレルは放射性核種の統計的過程についてのみ使用される。
 (e)セルシウス度はケルビンの特別な名称で、セルシウス温度を表すために使用される。セルシウス度とケルビンの 単位の大きさは同一である。したがって、温度差や温度間隔を表す数値にどちらの単位で表しても同じである。
 (f)放射性核種の放射能(activity referred to a radionuclide)は、しばしば誤った用語で"radioactivity"と記される。
 (g)単位シーベルト(PV,2002,70,205)についてはCIPM勧告2(CI-2002)を参照。

表4.単位の甲に固有の名称と記号を含むSI組立単位の例

	S. S.	I 組立単位	
組立量	名称	記号	SI 基本単位による 表し方
粘度	パスカル秒	Pa s	m ⁻¹ kg s ⁻¹
カのモーメント	ニュートンメートル	N m	m ² kg s ⁻²
表 面 張 九	ニュートン毎メートル	N/m	kg s ^{'2}
角 速 度	ラジアン毎秒	rad/s	m m ⁻¹ s ⁻¹ =s ⁻¹
角 加 速 度	ラジアン毎秒毎秒	rad/s^2	m m ⁻¹ s ⁻² =s ⁻²
熱流密度,放射照度	ワット毎平方メートル	W/m^2	kg s ⁻³
熱容量、エントロピー	ジュール毎ケルビン	J/K	$m^2 kg s^2 K^1$
比熱容量, 比エントロピー	ジュール毎キログラム毎ケルビン	J/(kg K)	$m^2 s^{-2} K^{-1}$
比エネルギー	ジュール毎キログラム	J/kg	m ² s ⁻²
熱伝導率	ワット毎メートル毎ケルビン	W/(m K)	m kg s ⁻³ K ⁻¹
体積エネルギー	・ジュール毎立方メートル	J/m^3	m ⁻¹ kg s ⁻²
電界の強さ	ボルト毎メートル	V/m	m kg s ^{·3} A ^{·1}
電 荷 密 度	クーロン毎立方メートル	C/m ³	m ⁻³ sA
表 面 電 荷	クーロン毎平方メートル	C/m^2	m ² sA
電 束 密 度 , 電 気 変 位	クーロン毎平方メートル	C/m ²	m ⁻² sA
誘 電 率	ファラド毎メートル	F/m	$m^{3} kg^{1} s^{4} A^{2}$
透 磁 率	ヘンリー毎メートル	H/m	m kg s ⁻² A ⁻²
モルエネルギー	ジュール毎モル	J/mol	$m^2 kg s^2 mol^1$
モルエントロピー,モル熱容量	ジュール毎モル毎ケルビン	J/(mol K)	$m^2 kg s^2 K^1 mol^1$
照射線量(X線及びγ線)	クーロン毎キログラム	C/kg	kg ^{'1} sA
吸収線量率	グレイ毎秒	Gy/s	m ² s ⁻³
放 射 強 度	ワット毎ステラジアン	W/sr	$m^4 m^{-2} kg s^{-3} = m^2 kg s^{-3}$
放 射 輝 度	ワット毎平方メートル毎ステラジアン	$W/(m^2 sr)$	m ² m ⁻² kg s ⁻³ =kg s ⁻³
酵素活性濃度	カタール毎立方メートル	kat/m ³	m ⁻³ s ⁻¹ mol

表 5. SI 接頭語							
乗数	接頭語	記号	乗数	接頭語	記号		
10^{24}	э 9	Y	$10^{.1}$	デシ	d		
10^{21}	ゼタ	Z	$10^{.2}$	センチ	с		
10^{18}	エクサ	Е	10^{-3}	ミリ	m		
10^{15}	ペタ	Р	10^{-6}	マイクロ	μ		
10^{12}	テラ	Т	$10^{.9}$	ナノ	n		
10^{9}	ギガ	G	$10^{.12}$	ピコ	р		
10^{6}	メガ	М	$10^{.15}$	フェムト	f		
10^{3}	キロ	k	$10^{.18}$	アト	а		
10^{2}	ヘクト	h	$10^{.21}$	ゼプト	z		
10^{1}	デ カ	da	10^{-24}	ヨクト	У		

表6.SIに属さないが、SIと併用される単位						
名称	記号	SI 単位による値				
分	min	1 min=60s				
時	h	1h =60 min=3600 s				
日	d	1 d=24 h=86 400 s				
度	۰	1°=(п/180) rad				
分	,	1'=(1/60)°=(п/10800) rad				
秒	"	1"=(1/60)'=(п/648000) rad				
ヘクタール	ha	1ha=1hm ² =10 ⁴ m ²				
リットル	L, l	1L=11=1dm ³ =10 ³ cm ³ =10 ⁻³ m ³				
トン	t	$1t=10^3 \text{ kg}$				

表7. SIに属さないが、SIと併用される単位で、SI単位で

	表される数値が実験的に得られるもの									
	名	称		記号	SI 単位で表される数値					
電	子 オ	き ル	Ч	eV	1eV=1.602 176 53(14)×10 ⁻¹⁹ J					
ダ	ル	ŀ	\sim	Da	1Da=1.660 538 86(28)×10 ⁻²⁷ kg					
統-	一原子	質量単	〔位	u	1u=1 Da					
天	文	単	位	ua	1ua=1.495 978 706 91(6)×10 ¹¹ m					

	表8.SIに属さないが、SIと併用されるその他の単位									
	名称		記号	SI 単位で表される数値						
バ	_	ル	bar	1 bar=0.1MPa=100kPa=10 ⁵ Pa						
水銀	柱ミリメー	トル	mmHg	1mmHg=133.322Pa						
オン	グストロ・	- 4	Å	1 Å=0.1nm=100pm=10 ⁻¹⁰ m						
海		里	М	1 M=1852m						
バ		\sim	b	1 b=100fm ² =(10 ⁻¹² cm)2=10 ⁻²⁸ m ²						
1	ツ	ŀ	kn	1 kn=(1852/3600)m/s						
ネ		パ	Np	ロ光伝しの粉はめた眼接は						
ベ		ル	В	51単位との数値的な関係は、 対数量の定義に依存。						
デ	ジベ	ル	dB -	X19X ± 17 AC44 (19 A 11 6						

表9. 固有の名称をもつCGS組立単位									
名称	記号	SI 単位で表される数値							
エルク	erg	1 erg=10 ⁻⁷ J							
ダイン	dyn	1 dyn=10 ⁻⁵ N							
ポアフ	P	1 P=1 dyn s cm ⁻² =0.1Pa s							
ストークフ	St	$1 \text{ St} = 1 \text{ cm}^2 \text{ s}^{\cdot 1} = 10^{\cdot 4} \text{m}^2 \text{ s}^{\cdot 1}$							
スチルフ	sb	$1 \text{ sb} = 1 \text{ cd} \text{ cm}^{2} = 10^{4} \text{ cd} \text{ m}^{2}$							
フォト	ph	1 ph=1cd sr cm 2 10 ⁴ lx							
ガル	Gal	$1 \text{ Gal} = 1 \text{ cm s}^{-2} = 10^{-2} \text{ ms}^{-2}$							
マクスウェル	Mx	$1 \text{ Mx} = 1 \text{G cm}^2 = 10^{-8} \text{Wb}$							
ガウジ	G	$1 \text{ G} = 1 \text{Mx cm}^{-2} = 10^{-4} \text{T}$							
エルステッド ^(c)	Oe	1 Oe ≜ (10 ³ /4π)A m ⁻¹							
(a) 2 元系のCCC留住たるしCIでけ声接比較できないため 焼品「 A									

3元系のCGS単位系とSI Cは は対応関係を示すものである。

			表	10.	SIに 属	属さないその他の単位の例
	3	名利	К		記号	SI 単位で表される数値
キ	ユ		IJ	ĺ	Ci	1 Ci=3.7×10 ¹⁰ Bq
ν	\sim	ŀ	ゲ	\sim	R	$1 \text{ R} = 2.58 \times 10^{-4} \text{C/kg}$
ラ				ĸ	rad	1 rad=1cGy=10 ⁻² Gy
ν				Д	rem	1 rem=1 cSv=10 ⁻² Sv
ガ		$\boldsymbol{\nu}$		7	γ	1 γ =1 nT=10-9T
フ	r		ル	i.		1フェルミ=1 fm=10-15m
メー	ートル	系	カラッ	ット		1メートル系カラット = 200 mg = 2×10-4kg
ŀ				ル	Torr	1 Torr = (101 325/760) Pa
標	準	大	気	圧	atm	1 atm = 101 325 Pa
力	Ц		IJ	_	cal	1cal=4.1858J(「15℃」カロリー), 4.1868J (「IT」カロリー) 4.184J(「熱化学」カロリー)
ŝ	ク			\sim	μ	$1 \mu = 1 \mu m = 10^{-6} m$

この印刷物は再生紙を使用しています