

Characteristics of Large-scale Pyroclastic Flow Deposits in Japan and an Analysis of the Thermal Effect on Basement Rocks

Tsuneari ISHIMARU Chifumi KAKUTA

Tono Geoscience Center

過去の大規模火砕流が覆う範囲は現在の火山活動域より広範囲で,給源から数十km以上に及ぶため,火砕流堆 積による基盤岩への影響を検討しておくことは地質環境の長期安定性を評価する上で重要である。本研究では, 文献調査により日本の第四紀大規模火砕流として55給源108岩体を抽出し,噴出量や噴出年代等の観点から特徴 を整理するとともに,火砕流堆積時の基盤岩の熱履歴について1次元熱伝導数値解析による検討を試みた。 数値解析では,例えば火砕流堆積物の層厚が100m,定置温度が900 の場合,降雨等の冷却要因を無視すれ ば,基盤深度100mの場所で約100 の温度が継続する時間は600年間程度と推定された。

The distribution of basement rocks thermally affected by overlying large-scale pyroclastic-flow deposits reveals a much broader region of eruptive activity in the past than in present volcanic regions. The examination of such thermal effects on basement rocks is therefore one key issue in the understanding of the long-term stability of the geological environment. We carried out a detailed literature survey and compilation of data concerning the characteristics of 108 Quaternary large-scale pyroclastic-flow deposits including eruption volume, eruption age, etc. Furthermore, we attempted to calculate the cooling history of basement rocks covered by large-scale pyroclastic-flow deposits using a numerical analysis based on a conductive cooling model.

One estimation obtained using the numerical analysis shows that for a theoretical 100m thick pyroclastic-flow deposit, with an emplacement temperature of 900 , the duration time of a temperature of 100 at 100m below the contact surface in the basement rock would be about 600 years.

キーワード

第四紀火山,大規模火砕流,噴出規模,熱伝導数値解析,地質環境,長期安定性,熱的影響

Quaternary Volcano, Large-Scale Pyroclastic Flow, Eruption Volume, Cooling History Analysis, Geological Environment, Long-Term Stability, Thermal Effect



右丸 恒存 地質環境長期予測研究グ ループ所属 副主任研究員 地質環境の長期安定性に関 する調査研究業務に従事



角田 地文 地質環境長期予測研究グ ループ所属 火山活動の影響に関する調 音研究業務に従事

المحداليح بالمحداليح بالرحدال

1.はじめに

東濃地科学センターでは,地質環境の長期安定 性に関する調査研究を進めている。将来10万年程 度の地質環境の長期的な安定性を評価するために は,火山活動や断層活動,隆起・侵食等の天然現 象が地質環境へ及ぼす影響の範囲や程度に関する 科学的な知見を整備・蓄積していくことが重要で

161

ある。

162

これら天然現象のうち,火山活動が周辺の地質 環境へ及ぼすと考えられる影響としては,マグマ の貫入・噴出などによる周辺岩盤への熱的な影響 や,地熱系・熱水対流系の生成・発達などの水理 学的・地球化学的な影響,火山性の地殻変動やカ ルデラの形成といった岩盤力学的な影響が想定さ れる(図1)。

これら火山活動による地質環境への影響に関す る知見ついては,石丸・清水(1991)¹⁾が予備的 な報告を行った以後,サイクル機構の地層処分研 究開発第2次取りまとめ²⁾において概括的・網羅的 に報告されている。また,最近では,マグマ貢入 の影響という観点からマグマの噴出跡の分布範囲 に関して取りまとめた中田・田中(2001)³⁾の報 告等がある。これらの報告では,火山活動の影響 範囲という点に着目すると,大規模火砕流や火山 灰の到達を除き,火山の噴出中心より20~30km離 れた場所では火山活動による影響はほとんど及ば ないとされている。

火砕流とは,火山の火口から吹き出た数百度の 熱風が火山砕屑物を巻き込んで一団となって高速 で地表を流下する現象(一種の粉体流;「熱雲」と いう学術用語もある)であり,大規模火砕流は, 爆発的な噴火により給源から噴出し周囲へと広範 に流走する。過去に生じた大規模火砕流では,そ の堆積物が覆う範囲は現在の火山活動域より広範 囲に及んでおり,給源から数十km,場合によって は100km以上に及ぶことがある。したがって,大規 模火砕流の発生によって遠く離れた地下深部の地 質環境が大きく乱されるとは考えにくいものの, 高温の火砕流が堆積することによって基盤岩が被 る熱的影響の程度を検討しておくことは地質環境 の長期安定性を評価する上で必要と考える。

このため,本研究では,日本列島において第四 紀に発生した大規模火砕流の特徴について,文献 調査により特に規模や年代の観点から整理すると ともに,それらの情報に基づいて,火砕流の堆積 による基盤岩への熱的影響について熱伝導数値解 析による検討を試みた。

2.日本列島における第四紀の大規模火砕流 2.1 データファイルの作成

日本列島には図2に示すような第四紀火砕流堆 積物が分布している。これらの火砕流堆積物は, 他の第四紀火山岩類と比べて,分布地域は比較的 限られるものの,個々の大規模火砕流の分布範囲 は広範に及んでいる。地域的には,九州地方,東 北地方,北海道において,火砕流堆積物の広範囲 の分布が認められる。

火砕流堆積物に関するデータ収集に当たって は,基本的に,噴出量の規模が10km以上のものを



研究報告

大規模火砕流⁽¹⁾とし,噴出年代については,露頭 情報の多さの観点から,主に第四紀後半のものを 対象とした。

データ収集では、「第四紀火山カタログ」(第四 紀火山カタログ委員会:1999)⁵⁾及び「火山灰ア トラス」(町田・新井:1992)⁵⁾を基礎データとし、 対象となる火砕流として55給源・108岩体を抽出し た(表1)。なお、抽出した火砕流には、噴出量が 10km 以上のもの以外に、活動期間中の溶岩流や火 山灰等を含む総噴出物量が1km 以上(VEI > 5) のもの,及び小規模でも火砕流の噴出を伴い研究 が比較的進んでいるものも含めた。

これら第四紀大規模火砕流(55給源・108岩体)を 対象として,表2に示す手順に沿って,各整理項 目についてデータを文献調査により収集し,デー タファイル化を行った(図3)。

22 大規模火砕流の特徴と傾向

第四紀大規模火砕流55給源・108岩体の中から, 比較的に露頭情報の多い主要30岩体を抽出し,そ

給源火山名			体積	(km³)	主要 30岩	要 当体	給源火山名			体積	(km ³)	主要 30岩	体
(?: 給源不確定)	火砕流名(給源名)	年代(千年前)	総テフラ	火砕流	噴出量	周期	(?:給源不確定)	火砕流名(給源名)	年代(千年前)	総テフラ	火砕流	噴出量	周期
鬼界	幸屋(別名:竹島)	6.3	>170	50	6	0	鳴子	柳沢凝灰岩	45	>4.5	5	0	0
	長瀬	95	150	-	Ť	-		荷坂凝灰岩	73	>3.0	5	0	
	小アビ山	-	-	-			鬼首	下山里凝灰岩	210	>2	2	6	0
阿多カルデラ	阿多	108 ±3	-	200	0	0		池月凝灰岩	200 ~ 300	>18	50	6	Ē
	鳥浜	230 ~ 250	-	14	Ť		向町	(向町カルデラ)	630, 610, 83 (中央値)	>25	>25	Ť	
姶良・桜島	入戸	25	>450	200	6	0	栗駒	(栗駒)	500 ~ 0	40	-		
	岩戸	<50	-	7~12	ľ		兜山	木地山溶結凝灰岩類[1]	300	>8	>8		
?	吉野	300 ~ 500	-	-				兜山溶結凝灰岩	1160	>5	>5		
?	小田	970 ±220	-	- 1			鳥海	(古期火山体)	160 ~ 550	67	-		
?	鍋倉	850 ±290	-	- 1			玉川	玉川溶結凝灰岩D[3]	1000	>50	>50	6	
加久藤カルデラ	加久藤	300	-	>50	6	0		玉川溶結凝灰岩R4	2000	>130	>130	l a	Ĕ
	下門	350 2	_	>50		6	七時雨	(土時面)	960 ~ 1060	>73	-		F
	小林	400 ~ 500	-	-			十和田	十和田八百	13	-	56		
阿蘇	阿萜4	90	-	>600				十和田大不動	25	-	46		1×
P-1 #A	阿蘇3	125	-	>150		10		十和田肉瀬	55	-	10		Р
	阿蘇?	180	_	50		10	破左關	111日 英历岩	2000 ~ 2500	>42	>42		H
	阿萨 1	300	-	50		10	汕油	<u>元 英</u> 廉 八石 書 荷 路 匝 岩	1500	>152	>152		F
祥金田	内蘇	900	_	00			广油	月刊/成次石 (当士)	330 ~ 0	/132	/132		F
加牛田	アル	1000	_	110		10		(石木)	250 ~ 400	43	26		
+ #	- PP 向 大 街 田	75	_	5	0			八中田第2州	200 ~ 400		27	0	\vdash^{O}
パート		1200	_		l O	10	 実 自	()) ()) ()) ()) ()) ()) ()) ()) ()) ())	2.5 crAD1795	140		0	⊢
万年山火山杆	山中川加政右	1200	_	-			目ケ両 結合辺	(池之八火口) 建金金石田川	3.5 ~ AD1765	149	-		⊢
田170 始日 · 伽彭	21、	600	< 20	520	l ©	-	<u> 或电</u> 八 動 -	武电久が川 動と長の2	33 ~ 45	12 00	9		⊢
鶴兄・加監	田市川	10 22	< 20	5~20	Ø		駒ケ古	刷ケ缶62	AD1094	213.87	-	-	-
二九	二九.	18 ~33	>/2	12		-	7月 第6	洞耶Z 海袋1	100 ±10	>150※	>20※	0	0
	州(タカン)	45 ~ 47	720	-	-	-		第	140 ±20			ø	
夕良	(多頁)	530 ~ 690	/0	-	_		18 4 4 2 2 10	在省(そうへう)	1590 ±330	-	-		
相悅	果泉辁石流	50	145	-	_		惧多衆・金別	クツダフ弗	40 ~ 42	>6Z. 8	-		←
	(箱根古期外輪山)	190	40	-				クッタフ第3	-	-	-		
	(箱根新期外輪山)	80 ~140	39	-				クッタフ第4	-	-	-		⊢
富士	(古富士)	>66~13	500	-		-		クッタラ第6	>49	-	-		
御獄	濁 滝	80 ~90	22.5	-				クッタラ第7	-	-	-		
	(古期御獄火山)	40 ~80	41	-				クッタラ第8	-	-	-		<u> </u>
上国	上宝	650 ±250	40	40			支笏	支笏第1	31.9 ±2	>100	100	0	0
		920 ±110						支笏第7-10	>40	-	-		<u> </u>
槍・穂高	丹生川	2300 ~2500	400	400			十勝	トムラウシ	1410 ±210	>60	9.4		L_
		1760 ±170					大雪	大雪層雲峡	30 ~ 34	-	>17		⊢
	恵比寿峠火砕堆積物	1750	>120	-				大雪大函1	-	-	-		
樅沢	奥飛騨	640	20	10				大雪大函2	-	-	-		
立山	称名滝	133 ±20	>6.9	8.5	0		然別	屈足	750 ~ 960	-			1
?	谷口	-	-	-			阿寒	雌阿寒	570 ±40	-	-		
飛騨大峰	大峰溶結凝灰岩[1]	1000 ~ 1670	>30	>30				阿寒	-	-	-		
妙高	(妙高)	20 ~ 300	50	-				阿寒下部	-	-	-		
浅間	(里班)	80 ~ 90		l _			屈斜路	アトサヌプリ	>12	>13.8	>10		
	(黑虹)	19.26 ~ 24	/41					(藻琴山)	-	41.7	-		
毛無	(毛無)	1000 ~ 1600	63	-				クッチャロ1	10 ~ 30	100	48		
榛名	(持久)	340 ~ 310	100					クッチャロ2・3	30 ~ 70	-	28		
	(作業)	40.5 ±4	100	-				クッチャロ4	100 ~ 120	>150	20	0	0
赤城	(赤城)	400 ~AD1251?	>100	-				クッチャロ5	>130	-	20		
武尊	(武尊(ほたか))	1050 ~ 1800	>56.7	-	1			クッチャロ6	-	-	20	1	
女峰赤薙	(女峰赤薙)	350 ~ 500	51	- 1	1			クッチャロフ	H2段丘を覆う	- 1	8	1	
高原	(釈迦ヶ岳)	35 ~ 100	55	- 1	1			クッチャロ8	H1とH2海進の間	- 1	20	1	
白河	隅戸火砕流	1310	40	40	1			古梅	340 ±80	- 1	40	t	
[苦野火砕 流	1200	40	40	+		摩周	座周	6~7	>11	>11	\mathbf{I}	F
	元郷火砕流	1110	60	60	+						. · ·	L	<u> </u>
	王学业政法	1060	16	16	+	+	データは「第四	四紀火山カタログ」及?	ひ!火山灰アトラス	、」より抜	粋, 一部(修正	

表1 第四紀大規模火砕流のリスト

アロ・カロマレヘロハフロソン & ひ・ベロバアトワイン より抜粋、一部修止
 ※ :記載した噴出量は洞爺1、2をまとめたもの
 噴出量◎:図5(a)のデータに用いたもの、周期〇:図5(b)のデータに用いたもの

手順	目的	対象とした火砕流	整理項目
1	大規模火砕流の概要整理	第四紀火砕流(55給源108岩体以上)	・給源名/火砕流名 ・年代(測定法) ・概略分布面積 ・噴出物の体積 ・VEI(噴火規模指数) ・溶結作用の有無
2	火砕流の特徴の詳細検討	噴火規模が大きい火砕流(1km以上)及び研究が 比較的進んでいる火砕流(30岩体)	・噴出量 / 分布範囲 ・噴出年代 / 活動周期 ・岩相 / 化学組成 ・SiO₂量(wt%) ・溶結度 ・最大層厚 ・推定定置温度
3	給源からの距離と層厚・ 溶結度との関係の検討	阿蘇4火砕流,耶馬溪火砕流,今市火砕流(3岩体)	・露頭での層厚 ・溶結度 ・推定定置温度

整理No.:	28
給源名:	阿蘇
選択火砕流名:	阿蘇 4

給源に属する火砕流と年代差(活動周期)								
火砕流名	年代(千年)	測定法	年代差					
阿蘇 4	90	E, FT, KA, ST, TL, U	-					
阿蘇 3	125	-	35					
阿蘇 2	180	-	55					
阿蘇 1	300	-	120					

		規	模	噴出年代		L L	边结束	展画	化学組成	推定定置
文献名		噴出量	分布	測定値	測 定	石怕	浴箱皮	眉厚	(SiO ₂ %)	温度(℃)
		(km ³)	(km²)	(ka)	方 法			(m)		
第四紀火山カタログ委員会編*1	(1999)	>600	-	90	-	デイサイト・流紋岩		-	-	-
町田・新井*2	(1992)	>600	10 ⁶	70 ~ (90)	E, FT, KA, S T, TL, U		強溶結	_	-	-
中島・藤井*3	(1998)	-	-	89 ±7 *4	KA	-	-	Ι	-	-
小野ほか*5	(1977)	-	—	>43	Ι	安山岩	強溶結	>20	-	-
"	(1977)	-	-	-	Ι	流紋岩	-	Ι	-	-
		-	-	_	-	-	-	—	-	-

位置				基盤岩						
地点No.	給源距離(km)	層厚(m)	溶結度	変形構造	推定温度	その他	名称	風化状況	変質度	その他
1	35	最大80	非一強	引張節理	_	-	阿蘇3火砕流堆積物	—	_	—
Ô	70	1.5	非	-	(炭化樹木有)	-	中原層(砂礫層~森林土)	_	_	_
3	30	100	非−強	-	-	-	今市火砕流堆積物	-	-	-
4	35	-	非−強	-	—	-	阿蘇3火砕流堆積物	-	—	-
5	80	0.2	非	-	—	-	_	—	_	_
6	70	20	非−弱	-	(炭化木片有)	-	阿多火砕流堆積物	—	_	_
\bigcirc	25	10以上	強	-	—	-	_	—	-	_

- 小野(1996) 大分県竹田市七里
- 大分県竹田市七里 佐賀県三菱基都上峰町堤 大分県直入郡直入町長湯南方 大分県竹田市竹田高校裏 宮崎県西都市都於郡大安寺 熊本県錦町山下 熊本県小国町下廣瀬 下山(1996) 小野(1996)
- 小野(1996)
- 1234567 長岡(1996) 町田(1996)
- 鎌田(1997)

<出典>

- ①~⑥:第四紀露頭集-日本のテフラ,日本第四紀学会
 ⑦:宮原地域の地質.5万分の1地質図幅,地質調査所

- *1 日本の第四紀火山カタログ,日本火山学会 *2 火山灰アトラス、東京大学出版会 *3 第四紀研究,37,5,p.371-383 *4 松本ほか(1991),日本火山学会講演予稿集,2,p.73
- *5 竹田地域の地質, 5万分の1地質図幅, 地質調査所
- *6 Jap. J . Geol. Geogr., 19, p.1-57
- *7 Geology.Mem.Fac.Educ., Kumamoto Univ.(Natural Science), 27, p.97-120



図3 データファイル化の例(阿蘇4)

Matumoto (1943)^{*6}, Watanabe (1978)^{*7}による火砕流分布図に露頭位置を記入した。

の特徴について詳細な検討を行った。また,主要 30岩体の中から比較的分布範囲の広い3岩体を選 んで,露頭情報を整理し,火砕流の給源からの距 離と層厚・溶結度との関係について検討を行った。 (1)主要30岩体の特徴

図4に主要30岩体について,給源位置で九州・ 中部・東北・北海道に区分し,その噴出量(km) を示す。各噴出物量について,全国的には10~100 kmのものが多く,そのうちのほとんどは50km以下 である。九州における噴出物量は,他の地域に比 べ多い傾向があるが,阿蘇4火砕流(600km)を除 けば,最大級で200km程度である。主要30岩体の特 徴の概要については,表3に整理した。

つぎに,噴出量・噴出年代・周期の関係につい て詳細な検討を試みた。主要30岩体についての噴 出量と噴出年代のプロットを図5(a)に示す。地 域ごとの傾向としては,九州では100万年前頃から 50~100kmの噴出が多く、特に約10万年前以降には 噴出量200km以上のものがみられる。中でも阿蘇4 火砕流は,第四紀の日本列島では例外的に噴出規 模が大きい。東北では200万年前頃から活動(玉川 溶結凝灰岩R4)が認められ,それ以後噴出量が 100km以上のものはみられない。北海道では20万年 前以降の比較的若い活動が多く、噴出量は10~100 km である。

主要30岩体のうち,前回の大規模火砕流噴出時



図4 大規模火砕流(主要30岩体)の噴出量

項目	特徴・傾向	備 考
噴出量	10~100kmのものが多く,特に50km以下が多い。最大級はおおむね200 km程度。200km以上の火砕流は,噴出量最大の阿蘇4のみ(600km以上)。	噴出時の推定体積を採用。
噴出年代値	6千年~200万年前の範囲。10万~40万年前のものが比較的多い。	既往の年代測定データの算術中央値を採用。
周期	概して10万年以下。15万年以上のものは2岩体〔八甲田第2期(25万年),玉川溶結凝灰岩D[3](100万年))。	前回の大規模火砕流噴出時からの活動休止 期間を周期とした。
岩相・ SiO₂量 (w.t.%)	全体として,安山岩・デイサイト質~流紋岩質の組成であり,デイサ イト~デイサイト・流紋岩質が最も多い。 東北・北海道のものは,比較的珪質であり,デイサイト~流紋岩質であ る。特に北海道のものは,デイサイト・流紋岩質~流紋岩質のみである。 SiO2量(w.t.%)は,60(阿蘇4)~773(加久藤)。	既往の全岩化学組成の分析データの算術中 央値を採用した。各火砕流のデータの母集団 数は一定ではない。
最大溶結度	九州には強溶結が比較的多く,東北・北海道には非溶結のものが多い。	岩相記載のある文献に基づき,岩体での最大 級の溶結度を示した。非溶結,弱溶結,強溶 結と区分。
最大層厚	概して50m以下,最大級で150m程度。 それ以上のものは5岩体〔耶馬渓(150m),玉川溶結凝灰岩R4(150 m),阿蘇4(200m),由布川(200m),立山称名滝火砕流(450m: 谷埋め堆積))。	現在露頭で確認される最大層厚を記載した。 層厚は原地形に大きく依存し,また一般に堆 積後の侵食作用により減少している。
定置温度	堆積時の推定最高温度は450~600 前後以上。 〔噴出時の推定マグマ温度では,770 (入戸),1,000 (鬼界幸屋) がある〕	火砕流堆積後の最高温度。 データはいずれも 熱残留磁気による推定。

表3 大規模火砕流(主要30岩体)の特徴の概要









からの活動休止期間(以下,周期)の算出可能な 19岩体を抽出し,特異的に周期の長い東北の玉川 溶結凝灰岩D3(周期100万年)を除いて噴出年代 と周期のプロット図を作成した[図5(b)]。この 図からは,噴出年代と周期との間に明瞭な関係は 認められないが,地域的には九州でほとんどが周 期5万年~15万年,北海道で周期5万年以下とい う傾向が認められる。東北では,噴出年代が約20 万年前以降では周期は5万年以下となっている。

以上のように,火砕流の噴出量や噴出年代,周 期には地域ごとに異なった特徴や傾向が認められ る。これは各地域のテクトニクスの変化やマグマ 供給システムやマグマ上昇プロセスの違いを反映 しているものと考えられる。

(2)火砕流の給源からの距離と層厚・溶結度との 関係

主要30岩体のうち比較的分布範囲の広い,阿蘇

4 火砕流(露頭数 6 地点), 今市火砕流(露頭数 3 地点), 耶馬溪火砕流(露頭数 2 地点)の3 岩体に ついて, 給源からの距離と各露頭のデータの関係 について検討を行った。

図6(a)の層厚と給源からの距離との関係にお いては,給源からの距離が大きくなるほど火砕流 堆積物の層厚は小さくなるという傾向が認められ た。また,図6(b)の層厚と溶結度との関係に おいては,層厚が大きいものほど,溶結度は高く なるという傾向が認められた。これらいずれの傾 向も,高温の火砕流の発生と流走・堆積という現 象を思い浮かべれば,容易に考え得る点ではある が,今回の露頭データによる検討もそのことを支 持していると言える。

なお,層厚と給源からの距離及び溶結度との関係における"ばらつき"の理由としては,火砕流は一種の粉体流であり,原地形の谷部に選択的に

堆積するため,地形形状に大きく影響を受けるこ とが考えられる。したがって,給源からの距離と 層厚との関係を一律的に論じることはできない。

3.火砕流堆積時の熱的影響の熱伝導数値解析

火砕流が基盤岩に堆積した際に,深度方向にど の程度の熱的影響が及ぶのかを推定するために, 収集データを踏まえて,火砕流堆積時の熱構造モ デルに基づく基盤岩の熱履歴について,熱伝導数 値解析による検討を試みた。

一般に、ある程度以上に厚い火砕流堆積物では、 構成粒子の持つ熱の作用により、さまざまの成層 構造(累帯構造)が生じる。高温で圧密の大きい 部分では、溶結作用が生じるため、温度構造を反 映し、強溶結部・弱溶結部・非溶結部の層状の構 造が生じている。

火砕流の温度構造・冷却過程等の熱構造のモデ ルには、河野・大島(1971)⁷⁾, Riehle(1973)⁸⁾, kamata et al.(1993)⁹⁾等がある。これらの研究で は計算式を構成するパラメータの検討においてそ れぞれ特徴があり、例えば、河野・大島(1971)⁵で は火砕流堆積物の空隙率に、Riehle(1973)⁸⁾では 溶結する過程での圧密作用に着目している。この うちKamata et al.(1993)⁹⁾では、火砕流内部だ けではなく熱伝導による基盤中の温度変化を考慮 に入れた計算式による検討を行っており、本研究 の目的である基盤岩への熱的影響を検討する上で 有効であると判断し、この計算式を今回の熱伝導 数値解析に適用した。

3.1 解析方法

今回適用したKamata et al.(1993)³の計算式は, 米国オレゴン州のWineglass(ワイングラス)溶 結凝灰岩を対象にした1次元熱伝導モデルであ る。この計算式を用いて,日本列島の大規模火砕 流の特徴に基づき解析条件を設定して解析を行っ た。解析では、火砕流の噴火様式は陸上噴出とし, 水による冷却作用は考慮していない。計算式は以 下のとおりである。

$$T = 0 5 (To - Ts) [2erf {x/2(t)}^{1/2} - erf {(x - d)/2(t)}^{1/2} - erf {(x + d)/2(t)}^{1/2} + Ts = 2 c c,$$

- T:深度x(m)での温度 To:火砕流堆積物の定置温度()
- Ts:周囲の空気と基盤の温度(20)
- × :火砕流堆積物表面からの深度(m)
 - **:熱拡散係数(**m゚/yr)
- t :冷却開始からの時間 (yr)
- d :火砕流堆積物の層厚(m)
- (なお, erf (x) はxの誤差関数)

この式によると,任意の深度での温度に関して 支配的な要素は,火砕流堆積時の層厚(d)と定 置温度(To)である。今回の計算では,この2つ のパラメータについて,日本列島の大規模火砕流 の特徴(表3)での 最大層厚と 定置温度を参 考とし,一般的な最大層厚と最高温度の範囲をカ パーするように数ケースを設定し(表4),パラメ トリックな数値解析を行った。

表4 熱伝導数値解析のパラメータ設定

項目	設定値			
火砕流堆積物の層厚(d)	50 , 100 , 150 (m)			
火砕流の定置温度(To)	600 , 700 , 800 , 900 ()			
熱拡散係数()	14 8(㎡/yr) 〔Kamata et al. (1993) ⁹⁾ の値〕			

32 解析結果

表4の設定を用いた数値解析結果として,層厚 (d)=100m,定置温度(To)=600,900 の場合 を例に,任意の基盤深度での時間毎の温度変化 (ハッチ部分は堆積した火砕流内部を示す)を図7 (a),(b)に,また,基盤深度毎の温度の経時変 化を図8(a),(b)に示す。

図7では、火砕流の堆積直後は火砕流内部のみ が高温であるが、時間経過とともに熱伝導によっ て基盤温度が上昇し、より深部へと熱が伝わりつ つ、次第に冷却していく過程が示されている。図 8では、基盤深度0~200mでの温度変化を示して おり、より深部ほど上昇する温度は低いが、温度 上昇に要する時間と一定温度が継続する時間が長 くなる傾向が認められる。

例えば,図8(b)に示す層厚(d)=100m,定 置温度(To)=900の場合の解析では,基盤深度 100mにおいて100に達するのは堆積時より210







図8 基盤中の経過時間 - 温度曲線(深度毎)

年後であり、それ以後100 以上の温度継続時間は 570年間という結果になっている。

33 解析結果の考察

基盤岩への熱的影響に関して,数値解析結果に 基づいて,ある深度での最高上昇温度(影響程 度),ある温度に上昇する最大深度(影響範囲),

ある温度の継続時間(影響期間)について検討 を行った。

の検討として,火砕流の定置温度が600 , 900 の場合の各層厚に対して,基盤中での深度毎 の最高温度とその温度に達する時間についてプロット図を作成した〔図9(a)〕。この図から,火砕流の層厚が厚いほど,任意の深度の最高温度は高く,また,その温度に達するまでの時間も長くなることが分かる。同じ深度における最高温度とその温度に達するまでの時間は,概していえば,両者とも層厚が50mの場合に対して層厚100mで約15~2倍,層厚150mの場合は約2~3倍である。例えば,深度100mでの最高温度は,層厚50mの場合には50~65 (240年後)であり,層厚100m場合で87~122 (390年後),層厚150m場合で



(a) 基盤中の最高温度と到達時間(深度毎)



(b) 50 , 100 上昇の最大基盤深度と到達時間



(c) 50 , 100 の最長継続時間と基盤深度



図9 数値解析結果に基づく基盤岩への熱的影響

117~167 (570年後)である。

の検討として,基盤中での上昇温度 (50,100)の最大深度とその時期について,火 砕流の定置温度が600,900の場合の各層厚に 対してプロット図を作成した〔図 9(b)〕。定置温 度900 の場合100 (50)に達する最大深度は, 層厚が50mの場合で深度60m(130m),層厚100m で深度125m(265m),層厚150mで深度185m(400 m)となる。このように基盤中での50,100 の最 大深度は,火砕流の層厚が50mの場合に対して, おおむね層厚100mで約2倍,層厚150mでは約3 倍となっている。

の検討として,火砕流の定置温度が600, 900 の場合の各層厚に対して,基盤中の各温度 (50,100)の最長継続時間とその深度について もプロット図を作成し検討を行った(図9(c))。各 温度の最長継続時間は,層厚50mの場合に対して, 層厚100mで約4倍,層厚150mで約9倍となる。

以上,火砕流堆積による基盤岩への熱的影響の 程度・範囲・期間は,堆積時の層厚によって非常 に幅がみられ,層厚が大きい場合ほど,ある温度 に上昇する基盤中の最大深度はより大きく,ある 温度の継続時間はより長くなる傾向が認められ た。つまり,火砕流による基盤岩中への熱的影響 に関しては,火砕流堆積物の層厚(火砕流の規模) は重要な要素であり,火砕流堆積物が厚いほど基 盤岩中での「保温効果」のため,数百年以上のよ り長期間にわたり熱的影響が及びうることが推定 された。

4.まとめ

本研究で得られた結果は,以下のようにまとめ られる。

第四紀の大規模火砕流について 55給源108岩 体の特性に関するデータファイルを作成し,そ のうちの主要30岩体について特徴を整理した。

噴出量が100km以上と見積もられる第四紀の 大規模火砕流は非常に限られており,このうち 最大規模のものは阿蘇4火砕流(600km以上と推 定)である。

火砕流の噴出量や噴出年代 周期には地域ごと に異なった特徴や傾向が認められる。これは各地 域のテクトニクスの変化やマグマ供給・上昇メカ ニズムの違いを反映していると考えられる。

火砕流堆積による基盤岩への熱的影響に関す る一次元熱伝導数値解析の結果,火砕流堆積物 の層厚が大きいほど,ある温度に上昇する基盤 中の最大深度はより大きく,ある温度の継続時 間はより長くなり,基盤中の熱が数百年以上の 長期間にわたって保存されることが推定された。

なお,今回の熱伝導解析結果では,例えば火砕 流の堆積(定置温度900)が100mを超えた場合 には,基盤深度100mの場所で堆積時より約200年 後に100 に達し,その後,100 以上の温度が継 続する時間は600年間程度と推定された。

ただし、実際の天然における現象としては、降雨などによる火砕流堆積物の温度低下や溶結部・ 非溶結部による熱の緩衝作用、基盤岩中の地下水 による冷却作用などが考えられる。また、第四紀 の大規模火砕流として例外的に規模の大きな阿蘇 4火砕流の場合においても、給源より40km以上離 れた場所においては、火砕流堆積物の層厚が数十 mを超すような箇所は極めて限られている。

このため 地質環境の長期安定性の観点からは, 今回の数値解析結果は「保守的推定値」というこ とができる。現実的には,火砕流の堆積によって 地下数百mの基盤岩中が被る熱的な影響は,火山 から一定の距離を保てば,無視できる程度に非常 に小さくなるものと考えられる。

5.おわりに

今後は、大規模火砕流による基盤への熱的影響の 熱伝導数値解析結果を検証するために、火砕流堆積 物と基盤岩の境界が直接観察できる場所において 試料採取を行い、熱年代学的手法(鉱物の閉鎖温度 解析)により熱的影響を検討する予定である。

実際の現象としては,一般に火砕流堆積物は, 時間間隙を持った複数のフローユニットが重なっ て構成される場合が多いことから,先行するユ ニットによる熱の緩衝作用などの効果が考えられ る。また,例えば,現世における三宅島溶岩流の 観測では,節理形成と脱ガスが溶岩流の冷却過程 に有効に作用していることが示されている¹⁰。

したがって,実際には,基盤中の上昇温度や保温 期間は解析結果よりも小さくなると考えられ,その 効果の考察には野外での観察的検討が重要である。

なお,今回の解析は一次元の熱伝導解析であり, 火砕流堆積物の3次元的な分布や層厚の変化を考 慮に入れていないため,今後より詳細に熱的影響 を評価するためには,谷地形の埋積等の地形形状 を考慮した解析・検討を行う必要がある。

謝辞

本研究を進めるに当たって,京都大学総合人間 学部の鎌田浩毅博士 (秩京都フィッション・トラッ クの檀原徹氏には多数の貴重な御教示を賜った。 また,データの収集・解析においてはサンコーコ ンサルタント(株)にご協力いただいた。厚く感 謝申し上げる。

参考文献

- 1)石丸恒存,清水和彦:"地質環境の長期的隔離性能 に係わる天然事象について(2)-火山活動-", 動力炉・核燃料開発事業団,PNC TN 7410 91 031 (1991).
- 2) 核燃料サイクル開発機構:"わが国における高レベ ル放射性廃棄物地層処分の技術的信頼性-地層処分 研究開発第2次取りまとめ-分冊1わが国の地質環 境", 核燃料サイクル開発機構, JNC TN 1400 99-021 (1999).
- 3)中田英二,田中和広: "マグマの貫入が岩盤に与える影響-活火山周辺に分布するマグマ噴出跡の分布
 ",日本応用地質学会平成13年度研究発表会講演要 旨集,p. 55 58 (2001).
- 4) 宇井忠英編: "火山噴火と災害", 東京大学出版会, p. 34 (1997).
- 5)第四紀火山カタログ委員会編:"日本の第四紀火山 カタログ",日本火山学会(1999).
- 6)町田洋,新井 房夫:"火山灰アトラス",東京大 学出版会, pp. 276 (1992).
- 7)河野芳輝,大島恭麿:"火砕流堆積物の溶結過程に 関する数値実験",火山 第2集,16,p.1 14 (1971).
- 8) Riehle, J. R. " Calculated compaction profiles of rhyolitic ash flow tuffs ",Geol. Soc. Am. Bull., 84, p. 2193 2216 (1973).
- 9) H. KAMATA, K. SUZUKI KAMATA, et al. : "Deformation of the Wineglass Welded Tuff and the timing of caldera collapse at Crater Lake, Oregon ", Journal of Volcanology and Geothermal Research, 56, p. 253 266 (1993).
- 10) 須藤茂, 阪口圭一, 他:"三宅島1983年溶岩の冷却 過程", 火山 第2集, 29, 特集号, p. 253 265 (1984).