K-Ar年代測定用質量分析計

## まえがき

K-Ar 法による地質年代測定法は カリウムの同位体 の1つであるK40 が放射性壊変によりAr40 に変わる現象 を利用する(第1図 K<sup>40</sup>の壊変図式と壊変定数) 匥 代を求めるにあたっては 岩石あるいは鉱物中の K40 と Ar40 の量を知らなければならないが K40 の方は自然界 におけるその存在比が 0.0119%でほぼ一定であるため カリウムの全量を求めれば簡単に K40 の量を知ることが できる. 一方 岩石あるいは鉱物中に蓄積されたAr40 の量はきわめて微量であるため 普通の方法たとえば体 積測定によってAr40の量を正確に求めることは困難であ る. 一例をあげると K2O10%の黒雲母中に1億年の 間に蓄積された Ar40 の量はわずか 3.4×10-5ml であ る. そこで微量アルゴンの測定は 質量分析計を使用 する同位体希釈法が一般的に採用されている. 同位体 希釈法 (Isotope dilution method) というのは 定量し ようとする元素を含む試料に 同じ元素でありながら同 位体組成の著しく異なったものの一定量をトレーサー (スパイクともいう)として加えてまぜ合せ その一部を とり出して質量分析計で同位体組成を求めてもとの元素 の量を知る方法である. アルゴンの場合には高純度の Ar<sup>38</sup>がトレーサーとして使用される.

# 微量アルゴン測定用質量分析計

質量分析計(Mass spectrometer) は 試料を高真空中 でイオン化し 電場と磁場をかけてイオンを質量に応じ

### 柴田 賢

て分離し 同位体組成を測定する大型精密機械である.

イオンの質量をm(g) 電荷を e(esu) 磁場の強さを H(esu) 磁場内におけるイオンの軌道半径を r(cm) イ オン加速電圧を V(esu) とすると 次の関係式が成立す る.

$$\frac{m}{e} = \frac{r^2 H^2}{2V}$$

質量分析計は普通 r を一定にして H と V を適当 にえらぶことによって 希望する質量mのイオンをとり 出すことができる.

さて 微量アルゴンの同位体比測定を行なう質量分析 計に必要なことは 感度が高いこと 精度がよいこと バックグランドの少ないことなどである. カリフォル ニア大学の Reynolds は1956年に きわめて感度の高 いガラス製質量分析計を試作し 希ガスの研究に利用し た. この型の質量分析計は金属製のものに比べていく つかの利点を持つことが示された. たとえば もれが ほとんどない 装置全体を焼出して吸着ガスを十分追い 出せる バックグランドが低い 製作が容易などがあげ られるが さらに重要なことは製作費が安いことであろ う. そして現在世界各地で"レイノルズ型"質量分析 計として広く使用されている.

わが国においてレイノルズ型質量分析計に本格的にと りくんだのは 三菱電機中央研究所であった. 1964年 に MS-315G 型質量分析計として1号機が東京大学地球 物理学教室に納入され その運転状況はまず満足すべき



ものであった. 地質調査所においても K-Ar 年代測 定用質量分析計として MS-315G 型が1965年春設置され た. その後 約半年間で基礎実験を終了し 以来 K-Ar 年代測定のためのアルゴン分析に使用している. 以下にこの装置の概要と種々の特性などを示す.

### 装置の概要

この質量分析計は2つのユニットからなり 1つは 分析管部および試料導入部(本体) もら1つは電源部で ある. 第2図は本体の模式図 第3図はその外観であ る. 分析管は半径15cm 偏向角60° 単収束型である. 分析管部と試料導入部の大部分がパイレックスガラス製 で 電気炉によって全部を高温に加熱できる. 4個の 金属バルブと2個のグリースレスバルブによって装置が いくつかに区分される. 排気系は通常の回転ポンプ 水銀拡散ポンプの他に2台のイオンポンプを使用するこ とにより高真空の維持を容易にしてある.

分析管はパイレックスガラス製 長さ約 分析管 1mで管の両端のイオン源部分とコレクタ部分は径60mm 長さ約150mmあり 中央部の偏平部分は厚さ18mmで 20mmの極間隙をもった電磁石の中に入る. 排気系へ は径10mm および 20mm のガラス管によって接続され る. 分析管の内壁は電気的伝導性を保たせるため"ネ サコート "(主成分 SnCl<sub>4</sub>) で処理してあり 両端の電 気抵抗は約300オームである. 分析管は電気炉の台部 上に水平に設置され イオン源側はクランプで固定しコ レクタ側は加熱の際の破損を防ぐため固定しない. 笛 4 図に分析管部を示した。

イオン源は Nier 型で イオン化室は イオン源 ステンレス 電極はタンタルでできている. 出口スリ

ットの幅は0.1mm 長さは12mmである. イオン化室 とアーススリットとの間は 石英製スペーサーを使用し フィラメントはリボン状タングステンで幅 ている. 0.8mm 厚さ0.025mm 長さ約15mmである.

イオン源の外側には電子ビームをコリメートさせるた め約100 ガウスの磁石がとりつけられていて これによ りイオン強度が約10倍になる.

コレクタと増幅器 コレクタはファラディケー ジ型でステンレス製である. コレクタと電位計との接 続はスリーブとケーブルで行なうが ケーブルの長さを できるだけ短くすることが安定度を増す上で大切で 現 在は 10cm の長さのものを使用している.

イオン電流はタケダ TR-84B 振動容量型電位計によ って増幅する. 10<sup>8</sup> 10<sup>10</sup> 10<sup>11</sup> 10<sup>12</sup> オームの4個の高 抵抗のがついているが 普通 10<sup>11</sup> オームを使用する. 電位計の感度は1mVから30Vの間を9段に変えられる.

電位計の出力は山武ハネウェル J-153X16 記録計によ りチャート上に記録できる.

電磁石は無炭素鉄 重量101kg あり ポ 雷磁石 ールピースの形は6角形で極間隙は20mmである. 前 後 上下に動く架台の上に置かれていて 分析管焼出し の際には電気炉の外へ出しておく.

分析管部の排気系は 回転ポンプ(ダイ 真 空 系 ア CRP-50型 501/min) 水銀拡散ポンプ(パイレックス 製 8l/sec) イオンポンプ (三菱製 2l/sec) トラップ からなる. イオンポンプは冷陰極放電でスパッタした 電極材料(チタン板など)のゲッター作用を利用した真空 ポンプである.



イオンポンプは寒剤(液体窒素 ドライアイス)を必要

三菱 MS-315G 型質量分析計 第3図

第1表 質量分析計の電源

電 源	形	名	仕:	様
イオン加速電圧電源 電子流制御電源	三菱 NE 三菱	0—1552	1~5 KV 可変,安定 電場走査可能 75 V,0~1500µA,	E度1×10-4 5×10-4
フィラメント電流電源	三菱		0~5 A可変, 3×10	0-4
励磁電源	三菱		1~15A可変,1×10 磁場査走可能	0-4
二次電子增倍管電源	三菱 NI	9112	段間 100~500V 可変	, 1×10−4
振動容量型電位計	タケダ理 TR-84E	研 3	10 <sup>8</sup> , 10 <sup>10</sup> , 10 <sup>11</sup> , 10	ר 12
記録計	山武ハネ   J153×1	ウェル 6	レスポンス1/4秒	
B-A型電離真空計	三菱 IG-	-BA 3	10 <sup>-4</sup> ~10 <sup>-11</sup> mmHg	
サーミスタ真空計	三菱 TG	—R 2 W	$10^{-3} \sim 2  \rm mmHg$	

としない 機械的に動く部分がなく故障が少ない きれ いな高真空が得られるなど すぐれた特徴をもっている ので 普通の排気系と組み合わせて高真空装置に最近よ く使われている. 本装置においても分析管部の高真空 維持はイオンポンプだけで行ない 回転ポンプ 拡散ポ ンプ トラップからなる普通の排気系は焼出し時にのみ 使用する. ただ1つ問題となるのはイオンポンプの排 気速度が 希ガスに対しては劣ることであるが この点 も実験の結果 本装置では問題がないことがわかった. これは装置のもれがきわめて少ないことと 試料として 分析管に入れられるアルゴンは微量であり イオンポン プで十分アルゴンを排気できるためと思われる. イオ ンポンプ本体と分析管との間はグリースを使わないガラ スのコックでしゃ断できる.

分析管を排気系および試料導入部から分離させるため 2 個の Granville-Phillips 社製金属バルブを使用してい る. このバルブは450°C までの加熱にたえ またとじ たときのもれはきわめて少なく  $10^{-11}$ /sec 程度のコン



第5図 試料 導入 部

ダクタンスを持っている. 分析管部の焼出し用電気炉 は厚さ 3cm のアスベスト板でできており 約2時間で 300°C まで温度を上げることができる.

分析管部の真空度測定は 三菱IG-BA 3 型電離真空計 による. これは B-Aゲージと呼ばれるもので  $10^{-11}$ mmHg までの超高真空の測定ができる. この他に低 真空を測定するため 三菱 TG-R2 型サーミスタ真空計 が回転ポンプ付近にとりつけられている.

試料導入部 この部分は分析管部の右どなりにおかれ 排気系はほぼ分析管部と同じである(第5図). 金属コックは日本真空製VMH-10型を2個使用 NEC 製スーパーイオンポンプ(8l/sec)を通常の排気系の他にとりつけた. このイオンポンプはとくに希ガスに対して排気能力を高めるよう設計されたものである. 試料導入部も電気炉により焼出し可能である.

電 源 部 この部分には質量分析計を運転するのに
必要な電気回路がまとめておさめてある(第6図).
第1表 にその内容と仕様をあげた.

### 装置の特性

真空特性 質量分析計で測定を行ならにはまず 装置内を高真空にしなければならないが単にポンプだけで排気を続けても真空度は仲々よくならないのが普通である.そこで装置全体を加熱して吸着ガスを追出す操作すなわち焼出し(bake out)が必要となる.焼出しは普通の排気系を使用し真空度を監視しながら実施



第6図 質量分析計電源部外観





する. 第7図は質量分析計焼出し中の圧力(真空度)の 加熱の始めには圧力は10-3 変化を示したものである. mmHg 台まで上りその後徐々に減少する. 約2時間 で温度を 300°C まで上げるが この温度をさらに高く し 長時間(たとえば24時間)加熱を続ければ最終的な真 加熱を停止すれば真空度は急 空度はずっとよくなる. 激によくなり 2時間ほどで 10<sup>-7</sup>mmHg 台になる. これから先は金属バルブを閉じて排気系をしゃ断し イ 現在の到達真空 オンポンプを働かせて排気を続ける. 度はイオンポンプのみ使用して5×10<sup>-8</sup>~2×10<sup>-7</sup>mmHg である. 試料として分析管に導入されたアルゴンの排 気は 試料導入部にとりつけたスーパーイオンポンプに 第8図にその排気特性を示した. この場合の よる. アルゴン量は約10<sup>-5</sup>mlで これが5分以内にほとんど排 気されることがわかる.





試料導入部の真空特性も分析管部とほぼ同じであるが この部分はしばしば大気圧にさらされるので 焼出しの 方法は分析管部とはやや異なる. 第9図に試料導入部 の焼出し中の圧力変化を示した.

イオン電流特性 質量分析計の分解能は その性 能をきめる重要な要素の1つであるが これは水銀の2 価イオン Hg<sup>++</sup> の質量スペクトルからだいたいの見積り ができる. 第10図は Hg<sup>++</sup> の質量スペクトルであるが 質量数101と102のピークはほぼ分離されていて 分解能 は100 程度と推定される. この大きさはアルゴン同位 体の分析には十分と思われる.

さて質量分析計による微量アルゴンの測定にあたって 感度は最も重要な要素であり 感度向上のために種々の 努力がなされた. 感度を左右するフアクターのうち重 要なものは電子電流 加速電圧 レンズ電圧 イオンソ ース 磁石などである. 以下に感度に直接関係のある 色々なイオン電流特性を示す.





第11図 電子電流とピークの高さとの関係 試料はAr<sup>88</sup> イオン加速電圧1.8kW

第11図は Ar<sup>38</sup> について求めた電子電流とピークの高 さとの関係である. 550µA 付近にピークの最大値があ るが これは特異な現象でその理由は現在不明である. 通常 400µA で使用する. イオン加速電圧とピークの 高さとの関係は第12図に示される. 加速電圧が高いほ どピークが大となり感度がよくなるわけであるが 高く なると"メモリー効果" とよばれる不都合な現象も大 となる事が予想されるので 現在 1.8kV で使用してい る. 電子加速電圧とピークの高さとの関係は第13図に 示される. 約70Vでピークは最大となり それから徐 々に減少する. 通常75Vで使用する.

分析計の感度を測定するには 一定量のアルゴンを分 析管の中に入れそのイオン電流をはかればよい. 本装 置では普通分析管中のアルゴンの分圧に対する電位計の 出力という値で表現している. 前述の使用条件で  $10^{11}$ オームの抵抗を使用し 静作動(後述)時の感度はアルゴ ンに対して  $2V/10^{-5}$ mlAg程度である. 分析管の容積 は約  $1^{1}$ であるから  $1.5V/10^{-5}$ mlArとも表現できる. この値は第三紀の黒雲母 (Ar<sup>40</sup>:  $10^{-5} \sim 10^{-6}$ ml/g)の年代 測定には十分である.



第2表 静作動時におけるバックグランドピークの高さ

ピークの高さ(mV 1011 ohms)

	(1)	(2)	(3)
M/e		バルブ閉止後20分	同90分
2	24	69	220
12	0.05	0.7	4.0
13		0.3	1.5
14	0.02	1.2	4.9
15	0.25	7.0	24
16	0.43	10	31
17	1.5	3.2	4.5
18	6.0	11	24
19		0.09	0.15
20			0.08
27			0.08
28	3.4	49	180
29		0.46	1.8
30		0.07	0.28
31			0.03
32	0.11	0.10	0.12
34			0.10
35	0.36	0.38	0.36
36		0.03	0.05
37	0.07	0.07	0.06
38		0.10	0.45
39		0.08	0.07
40		0.20	0.90
41		0.06	0.08
43		0.07	0.07
44	0.40	2.2	5.7
圧力 (mmHg)	2.6×10-7	7.0×10-7	1.8×10-6

バックグランド特性 バックグランドというのは 試料を入れない状態で 分析管中に残留しているガスの ことである. この質量分析計でのアルゴン同位体比測 定は いつも静作動 (static operation) で行なわれる. 静作動というのは 分析管を排気系からしゃ断したあと で試料を導入する方式で バックグランドは分析中に多 少とも増大する. したがってその特性を十分に知って おかなければ精度のよい測定ができない. このため基 礎実験の段階で静作動時のバックグランドがくり返し調 べられた.

種々の条件でのバックグランドピークを第2表に示す. (1)は 分析計をイオンポンプで排気しながら測定したバ



- 11 -

ックグランドで圧力は2.6×10<sup>-7</sup>mmHg である. おも なピークは M/e=2 16 18 28 44 に現われるが こ れはそれぞれ H<sub>2</sub> CH<sub>4</sub> H<sub>2</sub>O 'CO×N<sub>2</sub> CO<sub>2</sub> に対応す るものと考えられる. M/e=2 がたいていの場合最大 アルゴン同位体比測 で その次は M/e=28 である. 定の場合問題となる M/e=36~40 の間には この条件 ではピークはほとんど現われない. バルブを閉じて分 析計をイオンポンプからしゃ断して排気を止めると圧力 バックグランド共に増加する. 第14図に静作動におけ るおもなバックグランドピークと圧力の変化の状態を示 した. 第2表の(2) (3)はしゃ断後20分 90分後のバッ クグランドの状態を示したもので 排気状態で存在して いたピークの他に M/e=13 19 20 27 29 30 34 36~43 にもピークが現われる. ここで注目すべき事 は35~40の間では38と40を除くと 他のピークはあまり 変化しないことである. 38と40は多分試料として導入 されたアルゴン同位体によるものである. これらの結 果から もれはきわめて少ないことがわかる.

M/e=37 と 35のやや大きいピークはCl と考えられ これは分析管内壁のコーティングに使用した SnCl<sub>4</sub> に関 係があるものと思われる.

ところで大気アルゴンの同位体組成は $Ar^{40}$ =99.600%  $Ar^{38}$ =0.063%  $Ar^{36}$ =0.337%である.  $K^{40}$ から生ず るのは $Ar^{40}$ であるため これは大気アルゴン中の $Ar^{40}$ と全く区別はつかない. 鉱物から抽出したアルゴンの 同位体比を測定してみると必ず $Ar^{36}$   $Ar^{38}$ が発見され るが これは鉱物に吸着していた大気アルゴンによるも のと考えられる. したがって大気アルゴン混入率を見



積る場合 Ar<sup>30</sup> の量を基準にして大気に由来する Ar<sup>40</sup> を求め これをさし引く操作が行なわれる. 大気の Ar<sup>40</sup>/Ar<sup>36</sup>≒300 で Ar<sup>36</sup> の割合いは少ないので Ar<sup>36</sup>を 正確に測定することが重要な問題となる. 微量アルゴ ン測定用質量分析計では M/e=36 の位置にバックグ ランドがないことが望ましいが たとえ存在しても試料 導入によってバックグランドが変化しなければ問題はな くなる. 本装置ではたいてい わずかのピークが36の 位置に現われるが 標準試料による実験の結果測定に影 響をおよぼすほどの変化はないことがわかった.

その他のピークで注目すべきことは M/e=28 がおも に CO によるもので N₂ によるものではないことであ

置



a.加熱炉部分

第15図 アルゴン抽出 精製装置 b.精



第16図 アルゴン分析記録

る. これは29/28比が約1%で CO のそれにほぼ等し いことからわかる. また12~16のピークは CH4 によ るものであることもその相対比からわかった. これら のことから この質量分析計の残留ガスは おもに H<sub>2</sub> CH4 H<sub>2</sub>O CO からなっているといえる.

### アルゴン試料の分析

-12 -

鉱物中に蓄積されたアルゴンの抽出・精製は第15図に 示されるような高真空装置内で行なわれる. 鉱物を加 熱溶融してアルゴンを抽出し チタンスポンジで精製し て最後に活性炭つきブレークシールに回収する. これ を質量分析計の試料導入部にとりつけ(第2図) この部 分も高真空にした後 分析にかかる.

分析にあたっては まずバックグランドの測定を行な う. この場合とくに M/e=36 のピークをていねいに

### 〔39頁からつづく〕

イト全体より古い(キセノン法による)というデータに もとづいている. その後の大筋はアンダースたちの説 と似ており 小惑星隕石母体説をとっている.

------

隕石はどのようにしてできたのか? はじめは隕石の 多様性から単純にそのでき方を考えていたのが あらゆ る方面から詳細なデータが蓄積されてゆくうちに これ らのデータに合致するいろいろなでき方が考えられるよ うになった.

ユーレイの複雑なモデル ウッドの球粒がコンドライ トより先きにできたとする仮定などもこのよい例である.

今後も地球化学 宇宙化学の進歩とともに また月や その他の星の物質が宇宙計画の進展とともに実際に手に 入るようになると ますますすべてのデータに合うモデ ルが考えられるようにようになることだろう. 測定する. その後で試料アルゴンの入ったブレークシ ールを鉄片でこわしてアルゴンを分析管中に満たして 同位体比測定を開始する. M/e=36 38 40 を1セ ットとして最底5セットの ピークの高さを記録させる. 第16図に記録の一部を示した. 20~30分の測定の間ピ ークの高さは少しずつ減少するのが普通であるが 試料 中に不純物が多かったりすると一時的にアルゴンのピー クが増大することもある.

測定終了後はアルゴンをまず試料導入部のイオンポン プで排気し しばらくしてから分析管部のイオンポンプ も使用して排気を続ける. 約30分で元の状態にもどる が 静作動にすると38と40のピークの増加はかなり大き い これはメモリー効果とよばれる現象によるもので この影響をへらすために 次の分析との間には少なくと も2 3時間の排気が必要となる.

この他大気アルゴンの同位体比を時々測定して 質量 分析計の mass discrimination と呼ばれる特性のチェッ クを行なっている. すなわち 大気アルゴンの  $Ar^{40}/$  $Ar^{36}$  比が理論値に近ければ問題はないが かなりちが う場合には補正をする必要が生ずる.

### あとがき

以上 K-Ar 年代測定用質量分析計について かなりく わしく解説をしたが この他に年代測定用としては U-Pb法 Rb-Sr 法に用いられる固体試料用質量分析計があ り 調査所でもその設置が計画されている.

(筆者は地球化学課)

### おわりに

地球上でみられる外来物質である隕石は いろいろな 面から詳細に調べられている. これは隕石をモデルと して 地球内部のインフォメーションをえたいという欲 求 また宇宙の生成史をひもとく上での古文書という意 味で研究が行なわれたにちがいない.

154 号と本号で隕石のはなしをしたのも そのような 意味が含まれている. 隕石の同位体についてはやや難 解だったかも知れないがご了承あれ.

次はいよいよわれわれの生活している地球のはなしに 入ることになる. 隕石のはなしを読まれた諸氏は 地 球のモデルをすでに頭に画いておられるであろうが・・・・.

なお主要な参考文献は154号の末尾にあげてあるので なお詳しく知識を得たい方はご参照下さい.

(筆者は技術部地球化学課)