# 研究論文

# X線回折によるオーリチィックの定量分析

黒川 豊\* 矢尾井 潤\* 太田英明\*\* 三宅秀和\*\*\*

## Quantitative Analysis of Oolitics by X-Ray Diffractometer

Yutaka Kurokawa, Jun Yaoi, Hideaki Ota and Hidekazu Miyake

Composition is the most important element in controlling green sand. Oolitics, one of the composition, is quantified by analyzing quartz by the silica program test. However this test takes more than 8 hours and the analyzer needs to spend one hour on this work. To shorten this time, we examined another method to quantify oolitics by using X-ray diffractometric analysis for quartz. We chose the calibration curve method as a quantitative. First, we changed the quartz content by using quartz and feldspar, then measured the diffraction X-ray intensity, and obtained calibration curve between quartz content and diffraction X-ray intensity. As a result of comparing each diffraction X-ray intensity of the first peak (angle of diffraction is 2  $\theta$  26.6°) and the second peak (2  $\theta$  20.9°) with quartz quantity analyzed from the silica program, the quantitative precision from the second peak was found to be better, because there was no other material peaked around 2  $\theta$  20.9° for green sand. Although it takes almost 6 hours to analyze quartz by X-ray diffractometric analysis, the actual working time for the analyzer was shortened less than 30 minutes, and the efficiency improved more than two times compared with the silica program test.

Keywords : oolitics, quartz, feldspar, silica program, X-ray diffractometric analysis

## 1. 緒 言

生型砂を管理するためには、生型砂の組成を迅速に計 測することが重要である、生型砂の主な組成はけい砂, ベントナイト,オーリチィック及び水分等である。これ らの組成の内,水分はオンラインで,迅速に分析するこ とが可能である。ベントナイトはメチレンブルー吸着法 <sup>1)2)</sup>により分析されるが,迅速さを要求されるときはオ ンラインで抗圧力を測定し,検量線から推定する方法 <sup>3)4)</sup>がある。このように水分及びベントナイトは、生型 ラインに組込んだコンピュータで制御する方法が一般的 となっている。

一方,けい砂及びオーリチィックは、シリカプログラ ム<sup>500</sup>によって管理される。この方法は、りん酸法によ る一連の化学分析である。この分析には、熟練した分析 者が手作業で分析を進めるために、長時間、拘束される のが欠点である。そこで、本研究ではX線回折法を利 用してけい砂としての石英を迅速に定量する方法を確立 し、その後オーリチィック量を算出する方法を検討した。

#### 2. 実験方法

#### 2.1 シリカプログラム分析法

シリカプログラムのフローチャートを Fig.1 (a) に示 す.シリカプログラムは、焼成や塩酸処理の前処理を行っ た後に、熱りん酸溶液中でオーリチィック及び石英以外 の鉱物を溶解し、残量を石英量とする化学分析である。 熱りん酸溶解においては、オーリチィック等が溶解する 終点を見極めることはなかなか困難で熟練を要する。こ の理由は、オーリチィック等の溶解終了を目視で判定す るために粒子径の異なる生型砂の場合は、個人誤差が入 りやすい問題と、溶解終了後のりん酸塩の生成を判定す る困難性のためである。しかも分析者は熱りん酸処理中 は、試料の撹拌が必要なことと、終点の範囲が短時間で あるため分析操作中拘束される。

以上のことから、石英を定量するまでの測定時間は約 8時間を要し、その間分析者が拘束される時間は約1時 間である。なお、シリカプログラムでは、あらかじめ、 生型砂に使用されている新砂及び中子砂(以下基礎砂と 称する)の石英量を測定しておき、石英以外の鉱物量を

\* (株)ツチヨシ Tsuchiyoshi Corp.

- \*\* 中部科学技術センター Chubu Science Technology Center.
- \*\*\*\* 関西大学 Kansai University.

平成10年10月19日 原稿受理。



**Fig. 1** Flowchart of analysis for silica and oolitics content (measuring time & actual working time). (a) by silica program (chemical analysis), (b) by X-ray diffractometer

補正項とするように定められている。石英以外の鉱物と は、主に長石であり、雲母や粘土鉱物が若干含まれる。 本実験ではオーリチィックは X 線回折法による石英定 量後に計算により求めることになるが、これについては 後述する。

2.2 X線回折分析法"

X線回折法による定量方法としては、検量線を用い る方法と用いない方法がある。検量線を用いない方法は、 各成分の質量吸収係数やモル比などから計算により求ま る.しかし、鋳物砂中の各成分の因子を知ることは不可 能であると考えられることから、この方法は検討しなかっ た.一方、検量線を用いる方法には内標準法と標準添加 法がある。このうち、標準添加法は、被検成分の予想さ れる濃度の3倍以上の検量用標準物質を段階的に添加 し、添加した量と回折X線強度の関係から被検成分の 濃度を求める方法である。しかし、この方法は、求める被 検成分の濃度が比較的低い場合にだけ適用される。本研究 では被検成分の濃度が比較的高いと考えられたので、もう 一方の標準試料比較法といわれる内標準法を検討した。

内標準法とは、希釈剤と混合した濃度既知の検量用標準物質及び試料に、内標準物質を添加し、被検成分と内 標準物質の回折 X 線強度を測定し、強度比と濃度との 関係線を作成する方法である。

### 2.3 検量用標準物質及び実験試料

Table 1 に、検量用標準物質として用いた石英用けい 砂の粒度分布を示す。石英用けい砂は、鋳造用として使 用されている SiO<sub>2</sub> 99.5 mass %以上のオーストラリア 産輸入けい砂(以下標準けい砂と称する)を粉砕して用 Table 1 Grain size distribution of silica sand (mass %).

opening ( µ m)	600	425	300	212	150	106	75	53	Pan	JIS.FN
silica sand	0.1	1.5	11	29	44	14	0.5	tr	0.2	115.5

Га	ble	2	Property	statistics	of	23	green	sand

	total clay mass%	oolitics mass%	silica mass%	JIS F.N.
average	11.0	18.2	67.5	131.1
standerd deviation	2.3	2.9	4.8	61.3
maximum	16.2	23.4	78.0	293.7
minimum	5.7	11.5	59.5	90.0

いた.実験試料には,異なる鋳鉄製造生型ラインより採 取した現用の生型砂を用いた. Table 2 に,生型砂 23 点の物性の平均,偏差,最大値及び最小値を示す.

#### 3. 実験結果と考察

3.1 試料の粒度調整と測定条件

X線回折法による定量法では、回折 X 線強度の再現 性をよくするための試料の粒度調整が重要である。粒度 が大きいときは結晶の積み重なりによって、一定方向に 配向した面からの X 線強度が大きくなる。一方、粒度 が小さくなりすぎると、過粉砕により結晶構造が崩れ一 部の結晶相をアモルファス相へ変化させるなどの構造変 化、さらには不純物の混入や化学変化をもたらす可能性 がある。通常は 10 μm 以下の粒径を調整の目安とする ことが多い。そこで予備実験として、Table 3 に示す仕 様の自動乳鉢を用いて、生型砂及び標準けい砂の粉砕時

Table 3 Type of automatic mortar.

material	alumina		
power supply	AC100V-60Hz		
electric power	41W		
	pestle	120m <sup>-1</sup>	
revolutions/min	mortar	7m <sup>-1</sup>	
diameter of mor	200mm		



Fig. 2 Relationship between grinding times of green sand and integrate intensity of X-ray  $(2 \theta = 26.6^{\circ})$ . (a) new sand, (b) green sand (No.5)

Table 4Conditions of X-ray diffractometric quantitative analysis.

anticathode	Cu
tube voltage	40K∨
tube current	30mA
divergent · scattering slit	1°
receiving slit	0.3mm
scan step	0.02°
measure time	2sec

間の調整を行った.

**Fig.2**に自動乳鉢を用いて標準けい砂と生型砂 (No. 5)を粉砕した時の粉砕時間と回折 X 線強度の関係を示 す. X 線回折の測定条件を **Table 4** に示す.表中の測 定条件は、日本作業環境測定協会 (JAWE と以下称す る)の鉱物性粉じん中の石英定量分析の測定条件<sup>63</sup>に従っ た.なお、本研究での回折 X 線強度とは、バックグラ ウンド除去後の積分強度 ( $I_N$ )であり、 $I_N = I \times \beta$ によ り求めた. I は X 線回折高さであり、 $\beta$  は半値幅である. 生型砂の石英量は 71.5 mass % であり、JIS F.N.98.4 で ある.粉砕しにくいと考えられる粗めでやや石英量の多 いものを選んだ.共に粉砕時間が長くなるにつれて、回



Fig. 3 Calibration curve of quartz standard specimen (internal standard method).

折 X 線強度が低下し 30 分までに安定状態となる. 標準 けい砂では約 15 分後に安定し, 生型砂で約 10 分後に 安定した. そこで,本研究では 20 分を基準の粉砕時間 とした.

3.2 内標準法による定量

3.2.1 多成分間の検量線法による定量

試料の成分が多成分であるときは、成分の比率の変化 により質量吸収係数が変化することがある. そのため検 量線は直線とならないことがある.そこで本研究では質 量吸収係数が変化してもその比率が変動しないように、 被検成分と内標準物質の回折 X線強度の比率をとって, 濃度との検量線を作成する方法を検討した.内標準物質 として、本研究では石英定量の際によく使用される蛍石 (粉末)を用いた、検量線作成用の石英は、自動乳鉢で 標準けい砂を 20 分間粉砕して用いた.石英の希釈物質 には炭酸カルシウム(粉末)を使用した. 石英を 20~100 mass % の範囲で変化させ,炭酸カルシウムを 加えて 100 mass % とした. これと蛍石を 100 : 30 の 比率で、イソプロパノールを分散液としてよく混合して 検量線作成用試料とした。蛍石の第1回折ピーク(20 = 28.3°)と、石英の(101)面の第1回折ピーク(20 = 26.6°)における回折 X 線強度の比を用いて作成した 検量線を Fig.3 に示す. 直線関係が得られたのでこの 検量線を用いて、石英量の異なる生型砂3点(No.4, No.5 及び No.10) を定量分析した. 生型砂は, 自動乳 鉢で 20 分間粉砕後, 蛍石と 100:30 の比率で, イソプ ロパノールを分散液を用いてよく混合したものを測定試 料とした.その結果をTable5に示す.X線回折によ る石英の定量値はシリカプログラムによる定量値の1.3 ~1.7 倍を示した. この原因として考えられることは, **Fig.4**に示すように、蛍石の第1回折ピーク (2 $\theta$  = 28.4°)と生型砂中に存在する長石の回折ビーク(2θ = 27.6°)が重なることである. このために, 蛍石の回折 X線強度の測定に際して、不正確な半値幅により誤差

Table 5	Comparison of g	uartz o	content	between	X-ray	analysis	and	chemical	analysis.	X-ray	analysis	is
used for	internal standard	d metho	od.								1.00	

sample	chemical analysis quartz content, mass%	X-ray analysis by internal standard quartz content, mass%			
No.4(green sand)	76.0	101.9			
No.5(green sand)	81.5	121.0			
No.10(green sand	71.7	121.4			



**Fig. 4** Quantitative analysis by internal standard method. (a) No.4 green sand, (b) No.5 green sand, (c) No.10 green sand. Q: quartz fe: feldspar fl: fluorite

が生じるものと思われる.

そこでほかの内標準物質として、けい素、塩化カリウム、塩化アンモニウム及び酸化チタンなどを検討した. しかし、いずれの物質とも長石の回折ピークと重なるために、定量精度の向上は期待できなかった.したがって、 適切な内標準物質が入手できないので、以下に示す2 成分における検量線法を検討した.

3.2.2 2成分間の検量線法による定量

試料の成分が2成分であるときは、質量吸収係数は2成 分の比率によって、一定の法則で変化するので、内標準物 質を用いないでもそれら2成分の濃度を変化させて、化学 分析との定量値に検量線を作成することができる.

前述 [Fig.1 (a)] したように、シリカプログラムの 塩酸処理により、生型砂から全粘土分、しゃく熱減量及 び金属分を除去した試料では、鉱物として存在する物質 は、石英と長石がほとんどであり、2 成分と見なすこと ができる. なお、この時点でオーリチィックも含まれる が、これは非晶質であるため回折ピークには検出されな



Fig. 5 Calibration curve of quartz standard materials (calibration curve method).

い、そこで、自動乳鉢で20分粉砕した標準けい砂と JAWE の標準長石(粉末)の2成分を用いて混合比率の 異なる被検試料を作製し、それぞれ石英の第1回折ピー  $(2\theta = 26.6^{\circ})$ 及び (100) 面の第2回折ピーク (2 $\theta$ = 20.9°)における検量線を作成した。Fig.5に、石英 量を 70~100 mass % の範囲で変化させた際の 2θ = 20.9°の回折ピーク及び2 $\theta$  = 26.6°の回折ピークにお ける検量線を示す. それぞれ直線式が得られた. しかし. 2成分間の検量線法では、内標準物質を使用しないため に、種々の要因による回折 X線強度の誤差を補正する 必要がある、例えば、粉体試料の充てん性、2 成分間の 吸収効果及び発散効果などの違いによる誤差が含まれる. 補正法には内標準法と外標準法による誤差補正が規定
<sup>7)</sup> されている、その内、内標準法による補正法は、前述し たように適切な内標準物質が入手できなかったので、外 標準法による補正法を採用した。外標準法は、被検試料 と標準物質を別々に測定し、被検試料の回折 X 線強度 を補正する方法である、そこで本研究では、標準けい砂 をその都度粉砕し、単独で試料ホルダに充てんし、測定 した回折 X 線強度を次式により補正する方法とした。

 $I_{\rm NC} = I_{\rm N} \times I_{\rm SO} / I_{\rm SN} \qquad \cdots \cdots (1)$ 

- ここに,
- INC: 補正回折 X 線強度, cps
- IN: : 被検試料の回折 X 線強度の実測値, cps
- *I*<sub>SO</sub>:検量線作成時の標準けい砂の回折 X 線強度, cps *I*<sub>SN</sub>: 試料と同時に測定した標準けい砂の回折 X 線強
  - 度, cps

*I*<sub>SO</sub> と *I*<sub>SN</sub> に大きな差が生じた場合は、X 線回折装置の 調整を検討する必要がある.

3.3 補正 X 線回折法による石英の定量

Fig.1(b)に X 線回折法による石英定量のフローチャー トを示す.本研究の補正 X線回折法による石英定量法 は2成分間の検量線法に基づくものである。2成分とす るために乾燥から塩酸煮沸処理までは、シリカプログラ ムと同様な分析手順である、この方法では、測定時間は 約6時間であり、この間の分析者の拘束時間は約30分 である. Fig.1(a) のシリカプログラム測定の拘束時間 の約 1/2 となっている. Table 2 に示した 23 点の異な る鋳造ラインの生型砂を被検試料として上述した方法で 定量した、試料を自動乳鉢で20分間粉砕した後、 Table 4 に示す X 線回折条件で1 試料につき3回の測 定を行い平均値を求めた、シリカプログラムによる石英 量と補正 X 線回折法により求めた石英量の相関関係を **Fig.6**に示す. その結果,  $2\theta = 20.9^{\circ}$ における回折ピー クによる定量の方がより相関が高く、2 $\theta$  = 26.6°の回 折ピークによる定量では相関が低くなった. このことを 解明するために、生型砂(No.7)の2θ = 26.6°近傍の X線回折を行い、そのチャートを Fig.7 に示す、図中 のチャートは、バックグラウンド除去前のものである.

石英と長石の回折ピークの重なりが認められ、その境界



Fig. 6 Result of comparison between chemical analysis and X-ray analysis by direct method. (a) at  $2 \theta = 20.9^{\circ}$ , (b) at  $2 \theta = 26.6^{\circ}$ 

の X 線強度は本来のバックグラウンド値,約 500 cps よりも高い約 1 000 cps 値となっている. このために, 第 1 回折ピーク角の  $2\theta = 26.6$ °による測定では石英の 半値幅の正確な決定が困難となり定量値に誤差が生じた 結果,相関が低くなるものと思われる.

以上のことから本研究の補正 X 線回折法による測定 では  $2\theta = 20.9^{\circ}$ の石英ピークを用いて、2 成分とした 塩酸処理後の生型砂中の石英量(Q)が次式により求ま ることを明らかにした.なお、(3)式は、Fig.5 の  $2\theta$ = 20.9<sup>°</sup>の検量線より求めた.

 $Q = A \times Q_A / 100$  .....(2)  $Q_A = 0.001 \ 48 I_{NC} + 0.667$  .....(3)  $\zeta \subset I_{\zeta},$ 

 $Q_{A}$ :塩酸処理後の生型砂中の石英量, mass %

*I*<sub>NC</sub>: 塩酸処理後の生型砂中の石英の補正回折 X 線 強度

A : 塩酸処理後の生型砂の質量百分率, mass %

Q: 生型砂中の石英量, mass %

3.4 オーリチィックの定量

シリカプログラムにより,りん酸加熱処理を済ませた 後の生型砂の回折 X 線図形を Fig. 8 に示す. No.11 の 生型砂では石英以外のピークは検出されないが, No.4 では  $2\theta = 27.6$  に長石のピークと  $2\theta = 33.9$  付近に りん酸塩のピークが存在する. No.5 では長石のみの小 さなピークが検出され, No.9 には  $2\theta = 27.6$  と  $2\theta =$ 28.1°の両方に長石に相当するピークが観察される. No.11 以外の生型砂では長石やりん酸塩が石英に加わっ て定量されるために,石英量が高くなる可能性がある. この結果は,熟練した分析者によるものであるが,シリ カプログラム特有の誤差でもある. これに対して, X 線回折では,個人誤差が入りがたく,測定精度の向上が 期待できる.

補正 X 線回折法により,石英定量後にオーリチィック量を計算によって求めるためには,あらかじめ生砂型 に使用されている基礎砂の石英量をもとに,石英以外の 鉱物量を次式によって補正する必要がある.



**Fig. 7** Quantitative analysis by calibration curve method (No.7 green sand). Q: quartz, fe: feldspar



**Fig. 8** X-ray diffraction pattern of green sand after chemical analysis. (a) 25-30 deg, (b) 30-35 deg Q: quartz, fe: feldspar, ph: phosphate

 $O = A \times (100 - Q_{A} - B_{FA}) / 100$  .....(4)  $B_{FA} = 100 - B_{OA}$  .....(5)

- $B_{\rm FA} = 100 B_{\rm QA}$ z z z z,
  - B<sub>FA</sub>:塩酸処理後の基礎砂の石英以外の鉱物量,mass %
- BoA: 塩酸処理後の基礎砂の石英量, mass %
- O:オーリチィック量, mass %

しかしながら、生型砂に用いられる基礎砂が複数である ことが多いため、生型砂の基礎砂は特定できないことが 多い、通常は各種の中子砂や新砂が用いられる. この時 は、基礎砂の補正によってオーリチィックを定量するこ とができない. この場合は、生型砂中の低耐火度物質で あるオーリチィックと石英以外の鉱物をまとめて次式に より求める必要がある.

 $LR = A \times (100 - Q_A) / 100$  .....(6)

ここに,

LR:低耐火度物質, mass %

#### 4. 結 言

X線回折法を用いて,生型砂中の石英を定量する方 法及びオーリチィックあるいは低耐火度物質を計算によ り算出する方法を確立した.

- (1) X線回折法の定量としては、石英と長石の2成分による検量線法が適当である。その際、石英の第2回折角2θ = 20.9°で得られる検量線を用いると高い定量精度が得られる。
- (2) 生型砂を2成分とするためには、シリカプログラムにおいて、全粘土分除去、1000℃焼成及び塩酸処理などの前処理を行う必要がある。
- (3) シリカプログラムのりん酸処理を X 線回折法に置 き換えることで,石英の定量を大幅に短縮でき,分析 者の拘束時間をおよそ 1/2 にすることができた.

#### 文 献

- H. W. Dietert, A. L. Graham, J. S. Schumach er : AFS Trans. 78 (1970) 208
- 2) 生型砂の管理の現状:日本鋳物協会・東海支部
   ・無機砂型研究部会報告書 I (1981) 91
- R. W. Heine, R. A. Green : AFS Trans. 83 (1975) 271
- 4) T. S. Shih, R. A. Green, R. W. Heine : AFS Trans. 92 (1984) 467
- 5) H. W. Dietert, A. L. Graham, R. Piaski and F. Hofmann : AFS Trans. 83 (1975) 233
- (1) 生型砂の管理の現状:日本鋳物協会・東海支部
   ・無機砂型研究部会報告書I(1981)100
- 7) 日本工業規格「X 線回折分析法」, JIS-K0131-1996
- 8) 作業環境測定ガイドブック1:日本作業環境測定 協会(1996)26