フローティングダイ法によるアルミナ顆粒から 大型カップの成形と焼結(Ⅱ)

日大生産工(院) 〇 早乙女 貴哉 日大生産工 高橋 清造

1. 緒言

アルミナ顆粒の乾式金型プレス成形において、金型と粉末、粉末相互間に摩擦が生じるため、成形圧の伝達が十分ではなく、成形体内部の密度が不均一となり、大型製品の高密度化、高寸法精度化が困難になが、本研究ではアルミナ顆粒に潤滑剤として流動パラフィン(LP)を添加・混合した流動が大型のカップをフローティンをがはより、大型のカップをフローティンを添加する目的¹⁾は、成形過程における金型と粉末および粉末間の摩擦を低減させ、成形体の高密度化及び成形体内部の密度差を放形体の高密度化及び成形体内部の密度差を対法である。焼結体は高密度、かつ寸法精度の高い焼結体を作成することを目的とした。

2. 実験方法

成形に使用したアルミナ顆粒(素粉:AES-11、素粉径: $0.6 \mu m$, 住友化学工業)は3 mass%PVAによって平均粒径 $72 \mu m$ に造粒されている.この顆粒の流動性を向上させるために $LPe0\sim13.0 mass\%$ 混合し,最大荷重100 tonfの単軸油圧プレス機にて成形圧177 MPa,バネ定数35.5 kgf/mmのバネを4本使用したフローティングダイ法で成形した.成形体の形状・寸法はFig.1に示す.成形体は350%-4時間の脱バインダ後,1650%-10時間の焼結を行った.

3. 実験結果および考察

Table1は成形圧177MPaにおける片押し

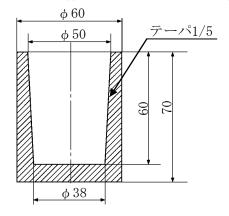


Fig.1 成形体の形状と寸法

法²⁾とフローティングダイ法の外観評価を示す. 片押し法で成形できなかったLP添加量 10.5~11.5%の場合, フローティングダイ法を用いることで成形できるようになった. また, LP添加量が多いほど成形体の外観もより良くなった. Fig.2は, 成形圧177MPaにおける理論値に対する成形体密度および底部と壁部の密度を示す. 成形体密度はLPの添加量増加とともに高くなった. そして, 底部密度は理論値にそって低くなっているが, 底部より壁部の質量が多く, 壁部密度が高くなっているので,

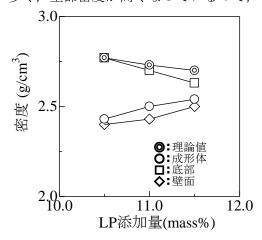


Fig.2 成形圧177MPaにおける成形体密度

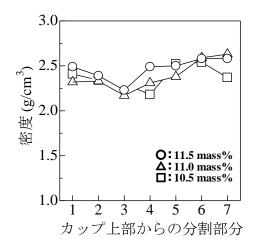


Fig.3 成形圧177MPaにおける成形体の密度分布

Compaction and Sintering of Large Cup Shape from Alumina Granule by Floating Die Tooling(II)

Table1 成形体、脱バインダ体、焼結体の外観評価

			流動パラフィン(mass%)								
			0.0	5.0	10.0	10.5	11.0	11.5	12.0	12.5	13.0
片押し法	成形圧 177MPa	成形体	×	×	×	×	Δ	Δ	Δ	0	#
		脱バインダ体				\backslash					
		焼結体								•	
フローティ ングダイ	成形圧 177MPa	成形体			0	0	0	0	Δ	Δ	
		脱バインダ体								\setminus	
法		焼結体									

- ×···成形不可
- △···薄肉部分破損(成形体)
- #・・・流動パラフィンの染み出し(成形体)
- · · · 外観良好(成形体)

- ▲・・・・薄肉部分破損(脱バインダ体, 焼結体) ●・・・外観良好(脱バインダ体, 焼結体)
- ■・・・クラック発生(脱バインダ体, 焼結体)

3.0 密度(g/cm³ 2.5 2.0 ▲: 片押し法 12.5% カップ上部からの分割部分 Fig.4 各方法最良の部分密度分布 3.0 密度 (g /cm³) 2.5 2.0 片押し法 10.0 11.0 12.0 13.0 LP添加量 (mass%)

Fig.5 成形圧177MPaでの成形体密度

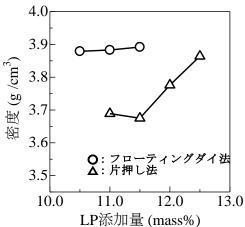


Fig.6 成形圧177MPaでの焼結体密度

成形体密度は高く,気孔が少なくなっている と言える. Fig.3は, 成形圧177 MPaにおけ る成形体を壁部先端から10mm間隔で7分割 し、測定した密度分布を示す、密度分布はLP 添加量が多いほど各分割部分の密度差が小 さくなり,分布傾向は成形体の中心部の密度 が低く,カップ端の方の密度が高くなってい る. これは、フローティングダイ法による両 押し効果が得られたためである. Fig.4は, LP12.5%における片押し法とLP11.5%のフ ローティングダイ法による成形体をそれぞ れ7分割した密度分布を比較した. フローテ ィングダイ法は片押し法と比べ,両押し成形 に近い成形圧をかけることができるため成 形体密度が全体的に高く, 谷なりになった. Fig.5は、成形圧177MPaでのフローティング ダイ法と片押し法の成形体密度を示し, Fig.6は、成形圧177MPaでのフローティン グダイ法と片押し法の焼結体密度を示す.こ れらのグラフから成形体密度が焼結体密度 にも影響を及ぼし、フローティングダイ法を 用いることで、LP添加量を少なくしても良 い焼結体の作製ができる. そして, LP添加 の効果は成形, 圧粉過程で, 金型と粉末, 金 型相互間の摩擦の減少により粉末の流動が 促進された. よって, 薄肉壁部への顆粒粉の 流動が効果的に作用し,薄肉壁部の密度が高 くなることで、成形体の密度も高く、均一に なったと考えている.

[参考文献]

- 1)高橋清造・高橋卓・勝田基嗣・山田正: " 流動成形した正方形角柱アルミナ焼結体 のもつ編心球面の形状精度",粉体および 粉末治金,55(2008)295-300
- 2)小川悠太・荻原隆道: "アルミナ顆粒粉から の高密度な大型薄肉カップ焼結体の作 製",平成17年度日本大学生産工学部卒業 研究論文.