卒業論文要旨

電気泳動堆積法を用いて成形した PZT の

強度向上における焼成前加圧の効果

1. 緒言

圧電セラミックスとは機械的エネルギーと電気的エネルギ ーの相互変換が可能な素材であり、近年その特性が注目さ れている.

弾性板の両面に圧電セラミックス貼り合わせたバイモルフ 型アクチュエータは大きな屈曲変位を出力できる.しか し、弾性板と圧電セラミックスの接合部では長期の使用に おいて損傷が生じやすく、強度の信頼性が低いとされる. これに対して、圧電特性を厚さ方向に変化するように分布 させることで、異種材料接合部を有しない傾斜機能化モノ モルフ型アクチュエータの研究が行われている.⁽¹⁾

本研究では電気泳動体堆積法(EPD)を利用する. 懸濁 液中に二枚の電極を浸し, 懸濁液の極板間に電界を印加 し, 粒子が持つ電荷とは逆の符号の電極に向かって移動さ せ, 蓄積させる方法である. 簡易的な装置で圧電特性の異 なるセラミックス粒子を順次堆積させることで, 多層化, 傾斜機能化が可能である. 先行研究では EPD のプロセスに おいて空隙が生じて境界が発生したことで, 加圧成形材と 比較して EPD 材の曲げ強度が低くなっていることが確認さ れた.⁽²⁾

本研究では、異なる圧電特性を持つ二種類の圧電セラミ ックス粉末を作製し、EPDにより単層材料を作製後、加圧 成形により強度の向上を試みる.また、焼結時間が与える 強度特性、圧電特性の影響を検証する.

2. 実験方法

2.1 材料

本研究では圧電特性の異なる二種類のリラクサー型強誘 電体セラミックスである PNN-PZT を用いた.組成式 0.55Pb(Ni_{1/3}Nb_{2/3})O₃-0.45Pb(Zr_{0.3}Ti_{0.7})O₃(以下 A 材)⁽³⁾ および 0.15Pb (Ni_{1/3}Nb_{2/3})O₃-0. 5Pb(Zr_{0.5}Ti_{0.5})O₃(以下 B 材)⁽⁴⁾に従っ て調合を行った. PbO は焼結時に蒸発しやすいため 3wt%だ け多く加える.これらの原材料を遊星ボールミルによって 無水エタノール中で混合,粉砕する.その後エタノールを 蒸発させ粉末状にした後,250µm のふるいに通し電気炉で 900°C×4 時間の仮焼きを行い 160µm のふるいに通るまで粉 砕を行う.完成した A 材,B 材の圧電定数,比誘電率を表 1 に示す.

Table 1 Piezoelectric properties.

	Piezoelectric Constant d ₃₃ (pC/N)	Relative permittivity
А	240	3. 62×10^3
В	297	1. 11×10^3

システム工学群 材料強度学研究室 1221002 和田美槻

2.2 電気泳動法による成形

無水エタノール 200ml に仮焼き粉 20g を加え, 遊星ボール ミルで 30 分の粉砕を行い, 懸濁液を作製した. 分散材とし てヨウ素エタノール溶液を 560µl 加えた. L 字型の銅電極 (堆積面 25×40mm)を電極間の距離が 10mm になるよう懸 濁液中に浸漬させ, 300V の電圧を印加して堆積させた. 剥 離時に試験片に亀裂が生じるのを防ぐために, 堆積面の大 きさに切り出したカーボン薄板を敷いた. 電極を懸濁液か ら引き上げ, 側面の堆積物を除去し乾燥させた後, 堆積物 を電極から剥がしカーボンを除去, 電気炉により 1270℃で 焼結した. 単層材は 30 分堆積させることで作製した. EPD の概略図を図 1 に示す.



Fig. 1 Schematic illustration of electrophoretic deposition system.

2.3 加圧成形

EPD でセラミックス粒子を堆積後,電極を懸濁液から引き 上げ乾燥させた後,堆積物を電極から剥がしカーボンを除去 し,加圧成形を施す.加圧成形の条件は負荷圧力が 100MPa、負荷時間は 60sec,成形型寸法は 30×4mm とする. 加圧後、型から剥がし,電気炉を用いて焼結を行う.焼結時 間が及ぼす効果を検証するため,A材、B材それぞれ焼結を 4,6,8時間の3パターン行い,計6つの成形品の検討す る.

2.3 曲げ試験

厚さ1mmに研磨した後,曲げ試験の引張り側となる面を 鏡面研磨,面取りを行い,ダイヤモンドカッターを使用し て幅4mmごとに切断し三点曲げ試験を行い,強度特性を求 めた.クロスヘッド送り速度は0.5mm/min,支点間距離を 12mmとする.

試験後,結果をワイブルプロットで統計した.また,破 面を走査型顕微鏡(SEM)で観察した.

3. 実験結果

3.1 曲げ強度

EPD のみの成形品の強度(先行研究より引用)と EPD 後、加圧成形を行った成形品の強度を比較した. 平均強度の結果を表 2 に示す.

EPD のみの成形では強度は低いが、加圧成形を加えると 強度が大幅に向上することがわかる.また、焼結時間と強 度の間には特に相関性は見られなかった. 焼結8時間にお いてA材, B材それぞれ 59.4, 61.7となり, 平均強度観 点から8時間は適正といえる.

Table 2 Average bending strength(MPa).

		EPD+Pressure molding		
	EPD	Sintering 4h	Sintering 6h	Sintering 8h
Α	43. 0	57. 8	45. 2	59. 4
В	23. 0	75. 6	65. 9	61. 7

3.2 強度の統計処理

セラミックスは強度がばらつきやすい材料であるため、曲 げ試験の結果をワイブル統計で整理し、強度のばらつき度合 いを調べた.図2,3にA材,B材のEPD+加圧成形材それ ぞれの焼結時間のワイブルプロットを示す. (5) また, 図の傾 きである形状係数を表3に示す. 傾き(形状係数)が大きい ほどばらつきは小さくなることから、A材、B材ともに加圧 成形後焼結8時間がそれぞれ11.11,12.61となり、最も強 度が安定していることがわかる.また,先行研究より EPD の みの成形と比較してばらつき度合いが、加圧成形より改善さ れていることがわかる.



Fig. 2 Weibull plot of A material-average bending strength of EPD + uniaxial press.



Fig. 3 Weibull plot of B material-average bendin strength of EPD + uniaxial press.

Fable 3	Weibull	modulus.

		EPD+Pressure molding		
	EPD	Sintering 4h	Sintering 6h	Sintering 8h
Α	5.3	4.87	1.28	11.11
В	4.8	3.78	5.56	12.61

(c)EPD+uniaxial press-A. (d)EPD+uniaxial press-B. Fig4 SEM images of fracture surface.

3.2 破面観察

図4に三点曲げ試験後の試験片の破面を観察した結果を示 す. (a)(b)は先行研究より EPD のみで成形された A 材, B 材 の破面である. (c)(d)は EPD 後に加圧成形を加えて成形した A材, B材の破面を示す.また,焼結時間が8時間の試験片 を観察したものである.

加圧成形を施した材料は先行研究より破断面はなめらかで あり,空隙も少ないことから粒子の結合が強いことがわか る. 焼結前の加圧成形は粒子の焼結性を高め, 強度の向上に 関与することがわかる.



(a)EPD-A.

(b)EPD-B.





(c)EPD+uniaxial press-A.

(d)EPD+uniaxial press-B. Fig4 SEM images of fracture surface.

4. 結論

- (1)EPD による成形後,加圧成形を加えることで堆積され た粒子間の空隙を減少することができ、焼結性は高まり 強度は大幅に改善させる.
- A材, B材ともに焼結8時間が平均強度が高く,強度の (2)ばらつきも安定している.また、加圧成形により強度の ばらつきも改善され一様な強度特性を得ることができ る.

参考文献

- (1) 上田 敏幸. "磁歪材料を用いた振動発電とアクチュエー タの実用化,現状と展望"精密工学会誌 Vol. 79, No. 4, 2013
- (2) 幡野 利史. "電気泳動堆積法を用いた PNN-PZT を用い た PNN 系圧電セラミックス傾斜機能材料の成形とその 機械的性質"2019(平成 30)年度 高知工科大学修氏学 位論文
- Jianzhou, et al. "Effects of Fe₂O₃ doping on the (3) Du, microstructure and piezoelectric properties of 0. 55Pb(Ni1/3Nb2/3)O3-0. 45Pb(Zr0. 3Ti0. 7)O3 ceramics. " Materials Letters Vol. 66, No. 1(2012):P 153-155.
- (4) Ruijuan Can, et al. "The piezoelectric and Dielectric Properties of 0. 3Pb(Ni1/3Nb2/3)O3-xPbTiO3-(0. 7x)PbZrO3 Ferroelect Ceramics Near the Morphotropic Phase Boundary.
- (5) 松尾 陽太郎. "セラミックスの寿命と破壊-ワイブル統計 の利用-"内田老鶴圃(1989)