Journal of Korean Powder Metallurgy Institute Vol. 16, No. 2, 2009 DOI: 10.4150/KPMI.2009.16.2.091

# 고주파유도가열 연소합성에 의한 $4.25 \text{ Co}_{0.53}\text{Fe}_{0.47}$ - $\text{Al}_2\text{O}_3$ 복합재료 제조

박나라<sup>a</sup>·남궁훈<sup>a</sup>·고인용<sup>a</sup>·손인진<sup>a,b</sup>.\* <sup>a</sup>전북대학교 신소재공학부 공업기술 연구센터 <sup>b</sup>전북대학교 수소연료전지 특성화 대학원

# Fabrication of 4.25 Co<sub>0.53</sub>Fe<sub>0.47</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> Composite by High Frequency Induction Heated Combustion Synthesis

Na-Ra Park<sup>a</sup>, Kung-Hoon Nam<sup>a</sup>, In-Yong Ko<sup>a</sup> and In-Jin Shon<sup>a, b, \*</sup>

<sup>a</sup>Division of Advanced Materials Engineering, the Research Center of Industrial Technology, Chonbuk National University, 664-14 Deokjin-dong 1-ga, Deokjin-gu, Jeonju, Jeonbuk 561-756, Republic of Korea <sup>b</sup>Department of Hydrogen and Fuel Cells Engineering, Specialized Graduate School, Chonbuk National University, 664-14 Deokjin-dong 1-ga, Deokjin-gu, Jeonju, Jeonbuk 561-756, Republic of Korea (Received January 23, 2009; Revised February 17, 2009; Accepted March 3, 2009)

**Abstract** Nanopowders of  $Co_3O_4$  and FeAl were fabricated by high energy ball milling. Dense 4.25  $Co_{0.53}Fe_{0.47}$ -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite was simultaneously synthesized and consolidated by high frequency induction heated combustion method within 2 min from mechanically activated powders. Consolidation was accomplished under the combined effects of a induced current and mechanical pressure of 80 MPa.

Keywords : Combustion synthesis, Composite materials, Nanopowder, Fe-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, Co-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>

### 1. 서 론

우주항공산업, 자동차산업과 방위산업이 발전함에 따라 여러 종류의 복합재료가 개발되었다. 그 중에서 금속기지 복합재료는 연성과 인성이 풍부한 금속기 지에 경도, 내마모성과 고온 화학적 성질이 우수한 세라믹이 분산된 재료이다. 따라서 이 복합재료는 비 강도가 높고, 피로강도, 고온 안정성과 내마모성이 우 수한 것으로 보고되고 있다[1-5]. 전통적으로 금속기 지 세라믹 복합재료는 분말야금법, 여러 종류의 주조 방법, 연소합성과 고 에너지 볼밀링에 의해 제조되고 있다. 이 중에서 고 에너지 볼밀링 방법은 분말을 분 쇄와 동시에 분말 표면에 많은 결함과 스트레인을 발 생시켜서 합성이 쉽게 일어나는 것으로 보고되고 있 다[6]. 또한 1960대 후반에 Merzhanov에 의해 개발 된 연소합성[7,8]은 한번 점화하게되면 자동적으로 연 소파가 진행되어 반응물이 전부 생성물로 형성된다. 연소합성의 장점은 반응시 높은 반응열로 생성물이 높은 온도로 올라가기 때문에 비등점이 낮은 불순물 이 휘발하여 생성물의 순도가 높고, 반응속도가 빠르 기 때문에 생산성이 높다.

나노 구조 재료는 물리적, 기계적 성질이 우수하기 때문에 많은 연구자들이 연구하고 있다[9,10]. 최근 에 100 nm이하의 분말들은 스프레이 컨버젼 공정 (spray conversion process), 공침법과 고에너지 볼 밀링등에 의해 제조되고 있다[11-13].

본 연구에서는 3/4Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>와 2FeAl 분말을 고 에 너지 볼밀링으로 나노분말을 제조한 후, 이 분말을

\*Corresponding Author : [Tel : +82-63-270-2381; E-mail : ijshon@chonbuk.ac.kr]

고주파유도가열 연소합성으로 2분이내의 짧은 시간 내에 치밀한 4.25 Co<sub>0.53</sub>Fe<sub>0.47</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 복합재료를 제조 하였다.

#### 2. 실험방법

본 연구에 사용한 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>는 시그마 알드리치 회사 에서 구입하였으며, 분말의 크기는 약 10 µm 이하 이고 순도는 99%이었다. FeAl 분말은 신아기공 회 사에서 구입하였고 입자의 크기는 200 µm 이하이고 순도는 99%이었다. FeAl, Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 초기분말의 주사전 자현미경 사진을 그림 1에 나타내었다. 그림에서 보 듯이 FeAl 분말과 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>들은 각형의 형태를 나타났 다. 4.25 Co<sub>0.53</sub>Fe<sub>0.47</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 조성에 맞도록 3/4Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 와 2FeAl 분말을 측량한 후, 스테인레스 용기에 넣 고 직경이 8.5 mm인 초경볼을 사용하여 10시간 동 안 Pulverisette-5 유성 볼 밀링장치로 고 에너지 볼



Fig. 1. Scanning electron microscope images of raw materials: (a)  $Co_3O_4$  and (b) FeAl powders.

Journal of Korean Powder Metallurgy Institute



Fig. 2. Schematic diagram of the apparatus for high frequency induction heated combustion synthesis.

밀링을 하였다.

볼 밀링한 분말을 흑연 다이(높이 40 mm, 외경 45 mm, 내경 20 mm)에 넣고 한국 엘텍 회사에서 만든 고주파유도 가열 연소합성 장치로 가열하였고, 이 장치는 그림 2에 나타내었다. 분말에 80 MPa의 일축 압력을 가한 후, 진공상태(0.1 torr)로 만들었다. 그리고 유도전류는 치밀화가 이루어질 때까지 유지 하였다. 시편의 수축길이는 수직길이 변화를 측정할 수 있는 LVDT로 측정하였으며, 흑연 다이 표면의 온도는 광 온도계로 측정하였다.

소결한 시편의 상대밀도는 아르키메间스 방법으로 측정하였으며, 미세조직은 다이아몬드와 알루미나로 경면 연마한 후 주사전자 현미경으로 관찰하였고, 결 정상은 X-선 회절 방법으로 분석하였다. 결정립의 크 기는 다음과 같은 X-선 회절시험 결과로부터 C. Suryanarayana and M. Grant Norton 식을 이용하 여 결정립 크기를 구하였다[14].

$$B_r (B_{crystalline} + B_{strain}) \cos\theta = k\lambda/L + \eta \sin\theta$$
 (1)

### 3. 결과 및 고찰

#### 3.1. 나노분말 제조

그림 3은 실험에 사용된 원료분말인 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl 그림 3(a), (b)와 원료분말을 혼합하여 고 에 너지 밀링한 분말(그림 3(c)의 X-선 회절 도형을 나타낸 것이다. 고 에너지 볼밀링한 분말의 X-선 회절 도형인, 그림 3(c)에서 알 수 있듯이 새로운 생성물의 피크는 관찰되지 않고, 혼합분말인 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>,



Fig. 3. XRD patterns of raw materials and mechanically milled powder: (a)  $Co_3O_4$ , (b) FeAl and (c) mechanically milled powder.



Fig. 4. Plot of  $B_r \cos\theta$  versus  $\sin\theta$  for (a)  $Co_3O_4$  and (b) FeAl in high energy ball milled powers.

FeAl 의 피크만 관찰된다. 따라서 고 에너지 볼 밀 링하는 도중에는 반응이 일어나지 않은 것으로 생 각된다. 밀링된 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl 분말들의 반가폭은 초 기분말의 반가폭 보다 컸다. 이것은 밀링 도중에 입 자의 미세화와 스트레인 발생에 기인된 것이다. 그림 4는 밀링한 분말에서 FeAl과 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>에 대해 sin θ에 따른 B, cosθ를 도시한 것이다. C. Suryanarayana and M. Grant Norton 식에서 절편값으 로부터 구한 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl 입자의 크기는 각각 약 65 nm와 653 nm이고, 기울기로부터 구한 스트레 인은 각각 약 0.0025과 0.0163 이었다. 고에너지 볼 밀링한 분말의 주사전자현미경 미세조직과 X-선 맵핑결과를 그림 5에 나타내었다. Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl 분 말은 매우 미세하고 균일하게 분포하고 있음을 알 수 있다.

#### 3.2. 연소합성 및 소결

80 MPa의 기계적 압력과 유도 전류를 가한 상태

Vol. 16, No. 2, 2009



Fig. 5. SEM image and X-ray mapping of mechanically milled powder: (a) SEM image, (b) oxygen mapping, (c) iron mapping, (d) cobalt mapping and (e) aluminum mapping.

에서 3/4Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>와 2FeAI의 혼합분말을 소결했을 때 소결 시간에 따른 수축 길이와 온도의 변화를 그림 6에 나타내었다. 수축길이는 LVDT로 측정하였고, 온 도는 550°C 이상 측정 기능한 디지털 광 온도계를 사용하여 다이 표면을 측정하였다. 유도 전류가 가해 지면 시간의 경과에 따라 온도가 거의 직선적으로 상 승하게 되고, 시편의 수축 길이는 550°C 이하에서 급격한 수축이 일어난 후 그 이상의 온도에서는 거 의 일정한 값을 나타내었다.

그림 7은 수축길이가 급격히 변화하기 직전까지 가 열한 시편과 980°C로 가열한 시편의 X-선 회절 도 형을 나타낸 것이다. 그림 7(a)에서는 반응물인 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl 의 피크만 관찰되고 생성물은 관찰되지 않았다. 그림 7(b)에서는 반응물인 Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, FeAl은

Journal of Korean Powder Metallurgy Institute



Fig. 6. Variation of temperature and shrinkage displacement with heating time during high frequency induction heated combustion synthesis and sintering of 4.25  $Co_{0.53}$  Fe<sub>0.47</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>.



Fig. 7. XRD patterns of the 4.25  $Co_{0.53}Fe_{0.47}$ -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> system: (a) before combustion synthesis, (b) after combustion synthesis heated to 980°C.

관찰되지 않고 생성물인 Co<sub>0.53</sub>Fe<sub>0.47</sub>와 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 피크만 관찰되었다. 따라서 가열 도중 연소합성이 완전히 일 어났음을 알 수 있다. 그림 8은 980°C로 가열한 시 편의 주사전자현미경 미세조직을 나타낸 것이다. 시 편의 상대밀도는 96%이고, 회색은 Co<sub>0.53</sub>Fe<sub>0.47</sub>이며, 검 은색은 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 으로 두상이 분포되고 있음을 알 수 있다. 이상의 결과로부터 반응은 다음과 같이 두 단 계로 이루어진다고 생각할 수 있다.

$$3/4\mathrm{Co}_{3}\mathrm{O}_{4} + 2\mathrm{Al} \rightarrow 9/4\mathrm{Co} + \mathrm{Al}_{2}\mathrm{O}_{3}$$
(2)

$$9/4Co + 2Fe \rightarrow 4.25Co_{0.53}Fe_{0.47}$$
 (3)

(2) 반응은 잘 알려진 발열반응으로 표준 반응 엔탈피는 700°C(알루미늄의 용융온도 660°C 직상) 와 1400°C(코발트의 용융온도 1495°C 직하) 범위 에서 -981에서 -977 kJ 범위의 값을 갖는다. 그림 6에서 550°C 이하에서 수축길이가 급격히 증가하 는 것은 이론밀도가 낮은 반응물로부터 이론밀도가 높은 생성물의 형성과 동시에 생성물의 치밀화가 이루어졌기 때문으로 생각된다. 또한 낮은 온도에 서 연소합성이 이루어진 것은 반응물이 고 에너지 볼 밀링으로 인한 입자의 미세화와 분말 표면에 많 은 결함과 스트레인으로 활성화 되었기 때문으로 생각된다.

짧은 시간내에 치밀한 소결체를 얻을 수 있는 이 유는 다음과 같이 생각할 수 있다. 유도전류를 시편 과 흑연 다이에 흘려주면 주울열에 의해 급속히 가 열되고, 분말과 분말 사이에 프라즈마가 발생되어 분 말표면 정화가 일어나고, 전기장하에서는 원자의 확 산이 빠르기 때문으로 분석된다[15-18].

#### 4. 결 론

3/4Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>와 2FeAl 분말을 고에너지 볼 밀링해서 나노분말을 제조하였다. Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>와 FeAl 분말의 크기 와 스트레인은 각각 65 nm, 653 nm와 0.0025, 0.0163 이었다. 이 나노분말을 사용하여 고주파 유도 가열 연소합성 장치로 2분 이내의 짧은 시간에 합성 과 동시에 소결하였다. 합성과 동시에 소결한 4.25 Co<sub>053</sub>Fe<sub>047</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 복합재료의 상대밀도는 96%이었다. 550°C 이하의 온도에서 수축길이의 급격한 증가는 이 론밀도가 낮은 반응물로부터 이론밀도가 높은 생성 물의 형성과 동시에 생성물이 치밀화되었기 때문으 로 분석된다.

Vol. 16, No. 2, 2009



Fig. 8. SEM image and X-ray mapping images of the 4.25  $Co_{0.53}Fe_{0.47}$ -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 2.25Co-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite heated to 980°C: (a) SEM image, (b) oxygen mapping, (c) aluminum mapping, (d) iron mapping and (e) cobalt mapping.

## 참고문헌

- L. Ceschini, G. Minak and A. Morri: Composites Science and Technology., 66 (2006) 333.
- [2] S. C. Tjong and Z. Y. Ma: Mater Sci Eng., 29 (2000) 49.
- [3] D. J. Lloyd: Int Mater Rev., **39** (1994) 1.
- [4] J. M. Torralba and F. Velasco: J Mater Proce Tech.,

Journal of Korean Powder Metallurgy Institute

133 (2006) 203.

- [5] R. Fan, B. Liu, J. Zhang, J. Bi and Y. Yin: Mater. Chem. Phys. 91 (2005) 140.
- [6] S. K. Bae, I. J. Shon, J. M. Doh, J. K. Yoon and I. Y. Ko: Scripta Materialia., 58 (2008) 425.
- [7] I. P. Borovinskaya, A. G. Merzhanov, N. P. Novikov and A. K. Filonenko: Combust. Explos. Shock Waves., 10 (1974) 2.
- [8] A. G. Merzhanov, G. G. Karyuk, I. P. Borovinskaya, V.

A. Prokudina, E. G. Dyad, Ko: Sov. Powder Metall. Met Ceram., **20** (1981) 709.

- [9] M. S. El-Eskandarany: J. Alloys & Compounds., 305 (2000) 225.
- [10]] L. Fu, L. H. Cao and Y. S. Fan: Scripta Materialia., 44 (2001) 1061.
- [11] I. J. Shon, D. K. Kim, I. Y. Ko, J. K. Yoon and K. T. Hong: Materials Science Forum., 534-539 (2007) 525.
- [12] Z. Fang and J. W. Eason: Int. J. of Refractory Met. & Hard Mater., **31** (1995) 297.
- [13] A. I. Y. Tok, I. H. Luo and F. Y. C. Boey: Mater Sci Eng A., 383 (2004-2005) 229.

- [14] C. Suryanarayana and M. Grant Norton: Plenum Press., New York (1998) 207.
- [15] Z. Shen, M. Johnsson, Z. Zhao and M. Nygren: J. Am. Ceram Soc., 85 (2002) 1921.
- [16] J. E. Garay, U. Anselmi-Tamburini, Z. A. Munir, S. C. Glade and P. Asoka-Kumar: Appl. Phys. Lett., 85 (2004) 573.
- [17] J. R. Friedman, J. E. Garay. U. Anselmi-Tamburini and Z. A. Munir: Intermetallics., 12 (2004) 589.
- [18] J. E. Garay, U. Anselmi-Tamburini and Z. A. Munir: Acta Mater., 51 (2003) 4487.