

Vol. 26, No. 5, 322-327 (2013)

DOI: http://dx.doi.org/10.7234/composres.2013.26.5.322

ISSN 2288-2103(Print), ISSN 2288-2111(Online)

**Paper** 

# Cyclohexene을 첨가한 PIP 공정 사용 C<sub>f</sub>/SiC 복합재의 고밀도화

배진첰\*ㆍ조광연\*†ㆍ김정일\*\*ㆍ임동원\*\*ㆍ박종규\*\*\*ㆍ이만영\*\*\*ㆍ이재열\*\*\*

# Densification of C<sub>f</sub>/SiC Composite Using PIP with Adding of Cyclohexene

Jin-Cheol Bae\*, Kwang-Youn Cho\*<sup>†</sup>, Jun-Il Kim\*\*, Dong-won Im\*\*, Jong-kyu Park\*\*\*, Man-young Lee\*\*\*, Jae-yeol Lee\*\*\*

**ABSTRACT:** Carbon fiber-reinforced SiC matrix composites have good oxidation resistance and thermal shock resistance. These properties have allowed the composites to be applied to high-temperature structures. In this study, C<sub>f</sub>/SiC composites were fabricated via precursor infiltration and pyrolysis (PIP) process, including liquid phase infiltration and chemical vapor curing using cyclohexene. The final C<sub>f</sub>/SiC composites, which have gone through the PIP process five times, showed a density of 1.79 g/cm³, as compared to a density of 0.43 g/cm³ for pre-densified bare carbon fiber preform. As for the oxidation resistance characteristics, the weight of C<sub>f</sub>/SiC composite was maintained at 81% at 1400°C in air for 6 hours. Chemical vapor curing (CVC) using cyclohexene has shown to be an effective method to achieve high densification, leading to increased oxidation resistance.

초 록: 탄소섬유강화 SiC기지상 복합재는 우수한 산화저항성과 우수한 열충격저항성을 가진다. 그리고 이런 특성들은 탄소섬유강화복합재가 고온구조재로서 응용케하였다. 본 연구에서는 C<sub>t</sub>/SiC 복합재가 전구체 함침과 액상함침이 동반된 열분해공정, Cyclohexene을 사용한 화학기상 경화공정을 통해 제조되었다. 최종 제조된 C<sub>t</sub>/SiC 복합재는 5회 함침을 통해 0.43 g/cm³ 밀도를 갖는 탄소섬유 프리폼에서 1.76 g/cm³의 밀도값을 나타내고 있다. 그리고 산화저항성 특성면에서 C<sub>t</sub>/SiC 복합재의 무게가 공기중 1400°C에서 6시간 유지 후에 81%가 남았다. 결과적으로 Cyclohexene을 사용한 화학기상 경화공정은 효과적으로 높은 치밀화와 증가된 산화저항성을 보이고 있다.

**Key Words:** C<sub>f</sub>/SiC 복합재(C<sub>f</sub>/SiC compoiste), 싸이클로헥신(cyclohexene), 치밀화(densification), 화학기상안정화 (chemical vapor curing)

#### 1. 서 론

세라믹 기지 복합재(Ceramic Matrix Composites)는 오늘 날 높은 내산화성과 내마모성 그리고 내열성으로 많은 관심을 받고 있다. 특히 탄소 섬유 프리폼( $C_f$ -Preform)을 이용한  $C_f$ /SiC Composites는 복합화 방법 중 장섬유 강화법으로

기지에 응력이 가해져 균열이 전파 될 때 섬유가 에너지를 흡수하는 역할 때문에 인성 증진에 가장 효과적인 방법으로 알려져 있다[1]. 내열성, 내산화성, 내마모성이 우수한 소재로서 C<sub>f</sub>/SiC Composites는 현재 일본, 미국을 포함하여 독일 중국 등 여러 나라에서 항공우주 산업 및 국방 산업에 주로 로켓, 우주왕복선, 미사일 등의 추진체나 브레이크 디

Received 8 July 2013, received in revised form 13 September 2013, accepted 5 October 2013

- \*한국세라믹기술원 나노융합지능소재팀
- \*<sup>†</sup>한국세라믹기술원 나노융합지능소재팀, Corresponding author (E-mail: kycho@kicet.re.kr)
- \*\*데크 주식회사
- \*\*\*한국국방과학연구소

스크 등 고급 고온 구조 재료로 사용된다[4]. 현재 전구체 의 기상, 액상의 함침 공정을 이용한 CMCs의 제조 방식이 지속적으로 발전하고 있지만 오랫동안 유지해야 하는 확 산 제어 처리와 섬유 코팅 과정 때문에 CMCs의 제조에는 높은 비용이 든다. 따라서 CMCs의 제조에는 간단한 Cpreform의 선택과 낮은 비용, 그리고 빠른 프로세스의 선택 이 필요하다[5]. CMCs를 제조하는 방식에는 고분자 함침 열분해(PIP)법[7], 화학 침착(CVI)법[8], 반응 결합(RB)법, 핫 프레싱(HP)법이 있다[9]. 여러 가지 제조 방식 중 고분 자 핚침 공정(PIP)은 낮은 제조 단가와 간단한 공정 절차로 C,/SiC 복합재를 제조할 수 있다는 강점이 있다. 하지만 PCS 를 직접 함침 하는 과정에서 경화 공정을 추가해야 하며 PCS 자체의 점도가 저온에서 매우 높기 때문에 상대적으로 높 은 온도( $200^{\circ}$ C)를 필요로 하게 되고 이때의 점도가  $C_c$ -preform 에 침투 할 수 있는 충분한 점도가 되지 못하기 때문에 기 공이 닫혀 밀도증진에 한계가 생긴다[12]. C√SiC Composites 의 제조과정에서 고분자 함침 열분해(PIP)법은 PCS를 사 용하여 경화 공정을 거치게 되는데 이 공정은 PCS가 용융 되어 형상이 변하는 것을 방지하고 세라믹 수율을 증가시 키기 위해 사용된다. 일반적인 경화 공정은 150℃ 이상 가 열하여 산소를 개입시켜 가교하는 열산화 경화법[18]이 적 용된다. 열산화 경화법을 이용하여 제조되는 SiC 기지상은 PCS에 산소가 도입되어 PCS 내 Si-H 결합이 산화 되어 Si-OH나 Si-O-Si 형태로 가교 결합을 이루게 된다. 이 열산화 경화를 이용하여 1000°C 이상에서 PCS가 SiC 기지상으로 전환되면 산소는 기지상 내에서 이탈하지 않고 잔존하게 된다. 따라서 기지상의 조성은 Si-O-C를 가지며 1300°C 이 상의 온도에서 산소에 의해 열분해 되는 단점을 가지게 된 다[22]. 경화공정에 의한 산소 도입으로 인해 고온 결정화 과정시에 C<sub>4</sub>/SiC Composites 제조의 복잡성과 물성이 저하 를 야기시키게 된다. 따라서 일반적인 경화 공정을 따르지 않는 새로운 경화 공정이 필요하다. SiC 섬유를 제조하기 위한 경화 공정으로 유기용매인 Cyclohexene은 PCS를 가교 결합 시킬 수 있는 curing agent로써의 연구가 진행 되었으 며 Chemical vapor curing method 를 이용하여 PCS를 경화 시키게 된다[25]. 이 방식은 PCS를 Cyclohexene에 용융시 켜 함침 용액으로 사용하여 탄소 섬유 프리폼 내부에서 Cyclohexene과 PCS가 직접 경화 반응을 하는 방식으로 C<sub>d</sub> SiC composites 제조에 응용할 수 있는 가능성이 있다고 판 단하여 이를 이용해 고분자 함침 열분해법을 시도했다. 본 연구에서는 경화 공정이 열처리 공정과 함께 이루어지는 공정의 단순화를 위하여 고안 된 Cyclohexene을 이용한 화 학적 경화 공정을 연구하였다. Cyclohexene을 이용한 PIP 공 정과 비교하기 위해 PIP 공정에서 일반적으로 사용되는 Xylene + PCS 용액으로 총 5회의 PIP 공정을 진행했으며 각 용액으로 C/SiC composites 제조 후 공정 횟수에 따른 미세 구조와 밀도(Density), 고온 내산화(Oxidation resistant) 특성

을 비교 분석 하였다.

#### 2. 실 험

#### 2.1 C<sub>/</sub>SiC의 제조

Carbon fiber Pre-form은 니들펀칭 된 0/90° 구조이며 Polycarbosilane(PCS)은 국내 ToBeM tech에서 제조된 것을 사용하였으며 평균분자량(Mw)은 1400이며 녹는점은 161°C 이다. Polycarbosilane(PCS)을 용해시키기 위해 용매로 Xylene(Aldrich)와 Cyclohexene(Aldrich)을 사용하였다. 함침 액은 Xylene + PCS(30 wt%) 용액과 Cyclohexene + PCS (30wt%) 배합으로 제조하였다. Fig. 1은 함침공정 모식도를 나타낸다. C<sub>f</sub>-Preform 함침 공정은 진공 분위기에서 진행하며, 함침된 C<sub>f</sub>-Preform들은 250°C의 질소 분위기에서 건조시켰다. 250°C의 건조가 끝나면 함침-건조과정을 2회 반복한 후 650°C 열처리를 한 후에 아르곤분위기, 10°C/min의 승온속도로 1300°C에서 1시간 동안 열처리 하였다. 이와 같은 방식으로 C<sub>f</sub>-Preform은 총 5회 함침-열처리하였다.

#### 2.2 C<sub>4</sub>/SiC의 물성평가

고분자 세라믹 전구체인 폴리카보실란(PCS)의 화학 기상 경화(CVC)법에 대한 특성 변화를 알아보기 위해 TG-DTA(METTLER)를 이용하여 불활성기체(아르곤) 중 1000°C 까지 분당 10°C의 속도로 감소되는 PCS의 질량을 측정하였다. 경화과정이 완료된 PCS의 구조적인 변화를 확인하

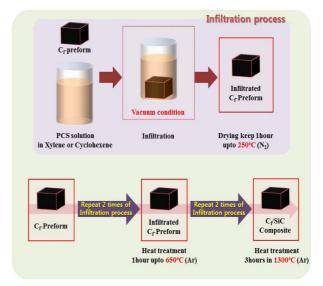


Fig. 1. Schematic diagram of PIP process

Table 1. Properties of Polycarbosilane (PCS)

Materials	Mw	Melting Point (°C)	Ceramic Yield (%)	Company
PCS	1439	161	43	ToBeM

기 위해서 FT-IR(JASCO)를 이용하여 측정하였다. 총 5회 함침 공정을 하는 C<sub>t</sub>/SiC 복합재는 각 공정 횟수마다 Archimedes 법을 이용하여 밀도와 기공률을 측정했고 FE-SEM(JEOL-1000) 분석을 통하여 PIP공정 횟수에 따른 복합재의 밀도화 정도를 확인하였다. 내산화 특성은 TG-DTA(METTLER)를 이용하여 산소 중 1400°C에서 6시간 동안 유지하고 무게 감소량을 측정하여 산화 분위기에서의 내열특성을 측정하였다.

### 3. 결과 및 토론

#### 3.1 경화 공정에 따른 PCS의 변화

각각의 경화 공정에 대한 PCS 수율의 변화를 알아보기 위해 TG-DTA(METTLER)를 이용하여 각각 경화 된 PCS를 측정하였다. Fig. 2는 각각 제조된 PCS 용액을 250℃에서 경 화한 후에 1000°C까지 분당 10°C의 속도로 열처리 하였을 때 감소하는 질량을 측정한 TGA 데이터이다. 전체적으로 250°C에서 550°C까지 1차적으로 열분해가 일어난다. PCS 내 저분자량의 PCS가 열분해 되는 것으로 이 과정에서 거 의 대부분의 중량 감소가 일어난다. 1차 열분해 과정 후에 는 550°C에서 800°C까지 PCS내 고분자량의 PCS가 열분해 되는 과정을 거치게 되어 열분해가 완료된다. PCS 원료의 세라믹 수율은 42%(c)이며 Xvlene + PCS는 17%정도 상승한 59%(b)이다. 또한 Cyclohexene + PCS의 경우에는 37%가 상 승한 79%(a)의 결과를 나타내는데 이는 Xylene + PCS 용액 의 수율 보다 20% 더 증가한 결과다. Cyclohexene을 이용하 여 PCS를 경화 시키면 PCS에 Cyclohexene이 직접 경화반응 에 참여하여 수율을 증가시킨다. 이 결과로 42%의 세라믹 수율을 가지는 PCS가 79%까지 증가할 수 있는 것이다.

PCS의 세라믹수율 증가는 제조공정 횟수의 감소, 열분해 시 Preform 내부의 섬유주위로 발생하는 압축응력에 의한 섬유 파괴의 억제 등 중요한 역할을 하게 된다.

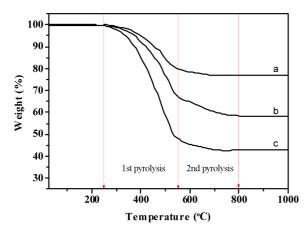


Fig. 2. Weight loss(%) changes of PCS according to temperature.

(a) 250°C Cyclohexene + PCS, (b) 250°C Xylene + PCS, (c)
As received PCS

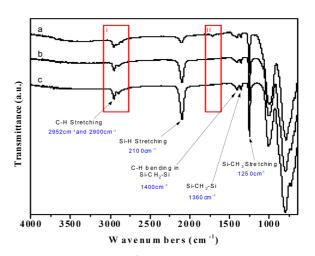


Fig. 3. FTIR graphs of PCS according to treatment

Fig. 3은 각공정별 PCS의 FT-IR 분석결과이다. Xylene + PCS 용액을 250도에서 열처리한 PCS의 경우에는 2100 cm<sup>-1</sup>에서의 Si-H 피크가 소폭 감소함을 알 수 있다. 이는 PCS 내 Si-H 결합에서 H가 이탈하면서 경화를 위한 가교 결합이일어났음을 알 수 있다. 그 외에 다른 Peak는 거의 변화가없다. Cyclohexene + PCS 용액을 250도에서 열처리한 IR 데이터는 일반적인 PCS의 가교 결합과 다른 양상을 보이는데이는 PCS의 경화에 Cyclohexene이 직접적으로 참여함을알 수 있다.

#### 3.2 C<sub>4</sub>/SiC 복합재의 밀도, 기공률 변화

Fig. 4은 Xylene, Cyclohexene을 이용하여 함침 된 preform을  $1300^{\circ}$ C까지 열처리한 후  $C_{q}$ /SiC 복합재의 밀도값이다. Xylene 용액을 이용하여 함침공정을 진행 했을 때 최종 5회에서 밀도값은 1.4~g/cm³이다. 반면 Cyclohexene을 용매로 제조한  $C_{q}$ /SiC 복합재는 5회에서 밀도값은 1.76~g/cm³을 나타내었다. 이는 Xylene + PCS 용액은  $650^{\circ}$ C 이상의 온도에서

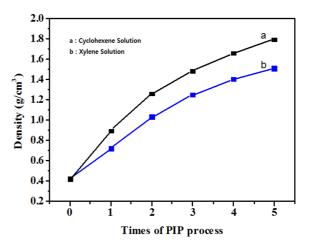
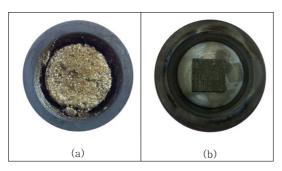


Fig. 4. Density of C/SiC Coposite according to times of PIP pro-



**Fig. 5.** Photographs of Crucible with PCS after 1300°C heattreamnet (a) Xylene + PCS (b) Cyclo hexene + PCS

pre-form 내부의 경화되지 않은 PCS로 인하여 pre-form 밖으로 PCS가 방출되는 현상이 나타났다. 따라서 Xylene + PCS 용액을 이용하여 진행된 PIP 공정은 열처리 과정에서 PCS 의 손실을 가져오게 되며 밀도 증가 폭이 감소하게 된다. 반면 Cyclo hexene + PCS 용액의 경우에는 완전한 경화가 일어나서 함침된 용액이 preform 밖으로 나오는 현상이 거의 없었기 때문이다. 따라서 Cyclohexene 용액을 사용하여 PIP 공정을 진행한 C<sub>f</sub>/SiC 복합재는 밀도가 현저히 높은 결과를 나타낸다.

Fig. 5은 각각 Xylene, Cyclohexene을 용매로 함침액을 제조한 후 열처리한 광학사진이다. Xylene을 용매로 사용한 함침공정은 bubbling 현상이 심하게 나타났다. 반면 Cyclohexene을 용매로 사용한 함침공정은 bubbling 현상이 전혀 나타나지 않았다. 이는 총 2회의 250°C 열처리 과정에서 침투되는 PCS가 경화되지 않았지 때문으로 650°C 열분해 시 preform 내부에서 bubbling과 함께 외부로 이탈되는 현상이 나타난다. 이 결과는 preform 내부에 침투한 PCS까지 경화되어 나타난다. 이 결과는 preform 내부에 침투한 Cyclohexene이 preform 내부 기공에서 PCS(고체)와 Cyclohexene(기체)로 분리가 되어 이때 분리된 Cyclohexene이 PCS를 경화시키게 되어 preform 내부의 PCS가 경화되는 것이다. Cf/SiC composite는 PIP 공정 횟수의 증가에 따라 밀도가 올라가며 기공률의 감소하게 된다.

# 3.3 C/SiC 복합재의 미세조직

Fig. 6와 Fig. 7은 각각의 PCS 용액으로 PIP 공정을 진행한 C<sub>f</sub>/SiC 복합재의 FE-SEM 이미지이다. 각 용액 별로 총 5회의 PIP 공정을 진행한 복합재의 상태는 공정 횟수의 증가에 따라 preform 내 섬유를 중심으로 채워지는 형태를 보인다. Fig. 6은 Xylene + PCS 용액을 이용하여 함침 시킨 composites의 함침 별 FE-SEM 이미지 인데 1~5회까지 진행됨에 따라 탄소 섬유 사이로 SiC 기지상이 채워지는 것을확인 할 수 있었다. 하지만 Fig. 5에서와 같이 Xylene을 이용한 함침은 열처리 시 경화되지 않은 PCS 원료가 bubbling 하여 pre-form 밖으로 나와 효율 적인 밀도 상승은 어려웠으

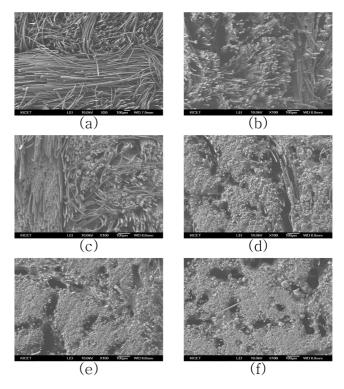


Fig. 6. SEM images of  $C_f$ /SiC using Xylene + PCS solution (a) as received, (b) 1ST PIP, (c) 2nd PIP, (d) 3rd PIP, (e) 4th PIP, (f) 5th PIP

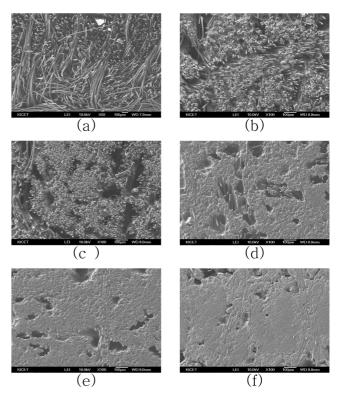


Fig. 7. SEM images of  $C_f$ /SiC using Cyclohexene + PCS solution (a) as received, (b) 1ST PIP, (c) 2nd PIP, (d) 3rd PIP, (e) 4th PIP, (f) 5th PIP

며 Fig. 6의 f)에서 기공 내부에 SiC로 전환되어 채워지는 형태가 기공 내부에서 독립적으로 채워지는 형태를 보인다. 이는 열처리 시 PCS가 SiC로 전환되는 과정에서 경화가 진행되지 않은 PCS의 영향으로 사료된다. 반면, Fig. 7은 Cyclohexne + PCS 용액을 이용하여 함침 한 composites의 결과로서 Xylene + PCS 용액을 이용한 composites 보다 더 치밀한 결과를 나타낸다. 이것은 Xylene과는 다르게 PCS 가 preform 내에서 Cyclohexne과 경화 반응을 하여 bubbling으로 인한 PCS 배출없이 열처리 된 결과라고 볼 수 있다. 또한 Fig. 7의 f)에서 복합재 내 기공 내부에 독립적으로 전환된 SiC를 확인 할 수 없었는데 이는 preform 내부의 PCS가완전히 경화가 되어 SiC 기지상으로 전환 시 기공 내벽에서부터 충진 되는 형태를 가지기 때문이다.

## 3.4 C<sub>4</sub>/SiC 복합재의 산화특성

Fig. 8은 총 5회의 PIP 공정을 완료한 복합재의 공기 분위 기에서의 산화감량 거동을 나타낸다. 그래프에서 보듯 C-Preform은 약 600°C 이상에서 열분해가 시작되어 약 900°C 이상에서 시료가 거의 남지 않았으며 고온에서 상대적으 로 낮은 산화감량 특성을 나타내었다. 반면 동일한 측정 조 건에서 C/SiC 복합재는 1400°C까지의 온도에서 질량이 유 지되는 결과를 보인다. Xylene + PCS 용액과 Cyclohexene + PCS 용액으로 함침되어 총 5회의 PIP 공정으로 제조된 각 각의 C<sub>4</sub>/SiC 복합재는 각각 69%, 81%의 잔류량을 보였다. 이 는 C/SiC 복합재 표면의 탄소 성분이 산소와 반응하여 이 산화탄소(Carbon dioxide) 혹은 일산화탄소(Carbon monoxide) 로 열분해 되어 나타나는 결과로써 충진 된 기지상의 밀도 에 따라 잔류량이 결정되어지는 것으로 생각된다. 1021℃, 1121°C에서 C₄/SiC 복합재 시료의 질량이 소폭 증가하는 것 을 확인 할 수 있는데 이러한 질량 증가의 원인은 C<sub>t</sub>/SiC 복 합재 표면에 있는 탄화규소 기지상의 Si 성분이 공기 중 산 소와 결합하여 이산화실리콘(Silicon dioxide)을 형성하여 C<sub>d</sub>/SiC 복합재 표면에 막을 형성하게 된기 때문이다. 이러

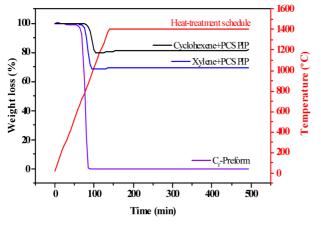


Fig. 8. Weight loss of C<sub>f</sub>/SiC according to temperature and time

한 산화막은 C<sub>t</sub>/SiC 복합재의 산화작용을 억제 시켜 주는 역할을 하게 되어 C<sub>t</sub>/SiC 복합재료의 열안정 특성을 증가 시키게 된다.

#### 4. 결 론

본 연구에서는 유기 용매를 이용하여 고분자 전구체를 함침 시키는 LP PIP 공정의 시간적인 단축을 위해 진행 되 었으며 PCS의 경화 반응에 직접 참여 하는 것으로 알려진 Cyclohexene을 이용하여 비교하는 실험을 진행하였다.

FE-SEM 분석을 통하여 Cyclohexene을 이용한 PIP 공정과 Xylene을 이용한 PIP 공정을 비교하였을 때 Cyclohexene을 이용한 PIP 공정이 보다 높은 밀도 증가 효율을 나타내는 것을 확인하였다. 이는 Cyclohexene을 이용하여 화학 기상 경화(CVC)법으로 경화된 PCS의 세라믹 수율이 42%에서 79%로 증가한 결과로 Xylene을 이용했을 때 보다 횟수 당 밀도증가량이 높았기 때문이다. Cyclohexene을 이용하여 화학 기상 경화(CVC)법을 이용하여 경화과정이 진행되면 Preform 내부의 PCS까지 경화과정이 완료되기 때문에 loss 없이 PCS가 충진 되어 PIP 공정 횟수 당 높은 효율로 밀도가 증가할수 있는 것이다.

고분자 함침 열분해(PIP)법과 화학 기상 경화(CVC)법을 이용하여 제조된 C<sub>t</sub>/SiC 복합재의 공정 횟수 당 밀도 증가효율이 Xylene을 이용하여 제조된 C<sub>t</sub>/SiC 복합재보다 높은 것을 확인할 수 있었으며 결과적으로 동일한 횟수의 공정으로 제조된 복합재의 내산화 특성 또한 화학 기상 경화(CVC)법으로 경화과정이 진행된 C<sub>t</sub>/SiC 복합재가 더욱 높은 고온 잔류량을 나타내는 결과를 얻을 수 있었다. 화학 기상 경화(CVC)법을 이용하여 PIP 공정을 진행할 경우 경화 공정의 단순화, 공정 시간의 단축이라는 장점을 가지게 되어 후에 양산공정으로 이용할 수 있는 가능성을 기대 할 수 있다.

# 후 기

본 연구는 핵심소재사업으로 연구과제가 수행된 것이며, 지원에 대해 진심으로 감사드립니다.

# 참고문헌

- Dong, S., Wang, Z., Zhou, H., Kan, Y.M., Zhang, X., Ding, Y., Gao, L., Wu, B., and Hu, J., "Research Progress in SiC-Based Ceramic Matrix Composites", *Journal of the Korean Ceramic Society*, Vol. 49, No. 4, 2012, pp. 295-300.
- Camus, G., Guillaumat, L., and Baste, S., "Development of Damage in a 2D Woven C/SiC Composite under Mechanical Loading: I. Mechanical Characterization", Composites Science and Technology Vol. 56, 1996, pp. 1363-1372.
- 3. Colombo, P., Mera, G., Riedel, R., and Soraru, G.D., "Polymer-

- Derived Ceramics: 40 Years of Research and Innovation in Advanced Ceramics", *Journal of the American Ceramic Society*, Vol. 93, No. 7, 2010, pp. 1551-2916.
- 4. Chen, S., Hu, H., Zhang, Y., He, X., and Mei, M., "Rapid Densification of C/SiC Composites by Joint Processes of CLVD and PIP", *Materials Letters*, Vol. 65, 2011, pp. 3137-3139.
- Ian, A., Davies, J., and Rees D. Rawlings, "Mechanical Properties in Compression of CVI-densified Porous Carbon/carbon Composite", Composites Science and Technology, Vol. 59, 1999, pp. 97-104.
- Taguchi, T., Hasegawa, Y., and Shamoto, S., "Effect of Carbon Nanofiber Dispersion of the Properties of PIP-SiC/SiC Composites", *Journal of Nuclear Materials*, Vol. 417, 2011, pp. 348-352.
- 7. Xingui, Z., Yua, Y., Changrui, Z., Boyun, H., and Xueye, L., "Effect of Carbon Fiber Pre-heat-treatment on the Microstruc-

- ture and Properties of Cf/SiC Composites", *Materials Science and Engineering*, Vol. 433, 2006, pp. 104-107.
- 8. Taki, T., Maeda, S., Okamura, K., Sato, M., and Matsuzawa, T., "Oxidation Curing Mechanism of Polycarbosilane Fibres by Solid-state <sup>29</sup>Si high-resolution NMR", *Journal of Materials Science Letters*, Vol. 6, 1987, pp. 826-828.
- Takeda, M., Sakamoto, J., Imai, Y., and Ichikawa, H., "Thermal Stability of the Low-oxygen-content Silicon Carbide Fiber, Hi-Nicalon<sup>TM</sup>, Composites", *Science and Technology*, Vol. 59, 1999, pp. 813-819.
- Mao, X.H., Song, Y.C., Li, W., and Yang, D.X., "Mechanism of Curing Process for Polycarbosilane Fiber with Cyclohexene Vapor", *Journal of Applied Polymer Science*, Vol. 105, 2007, pp. 1651-1657.