# 爆発衝撃加工による高度放射線遮蔽効果を有する セラミックー金属接合体の作製

崇城大学 工学科 ナノサイエンス学科 教授 友重 竜一(平成 27 年度 一般研究開発助成 AF-2015033)

キーワード:衝撃波,高ひずみ速度加工,エネルギー利用上の安全性向上

## 1. 研究目的と背景

原子核反応を利用してエネルギーを取り出すシステム における放射線遮蔽は、エネルギーを利用する市民や現場 で作業する方々の安全性を確保するための基本的で最も 重要な技術と位置づけられる。特に、東日本大震災に起因 する東京電力・福島第1原子力発電所における事故で崩壊 した原子炉からの放射性物質により短期間で周辺環境が 汚染され、それらの処理や事後の放射線防御対策が喫緊の 課題となっている。ところで、稼働中の原子炉の炉心材料 は常に中性子に曝されており、材料を構成する原子はその 中性子により弾かれ、フレンケル欠陥(空孔と格子間原子 の対)やボイドを形成したり、また転位運動を妨げたりす るなど機械的性質に重大な影響を与えている[1]。炉心材は、 上記の照射損傷に加えて 300℃程度の軽水等にさらされ ることから熱疲労や耐熱衝撃などに優れた材料の開発が 望まれている。以上の問題点を低減するには放射線遮蔽性 能の高い材料の創製と、その材料特性の健全性の評価が重 要となる。そのような優れた遮蔽性能を持つ材料として知 られている金属単体はタングステンと鉛である。前者は高 融点の脆性材料であるため加工性が乏しく、後者は優れた y(ガンマ)線遮蔽特性を持つものの、その毒性のため使用 が制限されている。また、加工性や取扱が容易な鉄鋼材料 は、放射線遮蔽特性が中程度であり、他遮蔽材と組み合わ せる場合が多い。三者は高い透過力がある Χ線およびγ線 に対する遮蔽効果に優れているが、より高い透過度をもつ 中性子に対しては効果が少ないとされている。他方で、軽 量高温材料であるセラミックスにおいても放射線遮蔽効 果に優れた材料がある。千田らは、中性子エネルギーに対 する巨視的核反応全断面積(Σt(cm-1))の値から、ホウ化チ タン TiB2 セラミックスが熱中性子及び高速中性子に関し て鉄を上回る遮蔽効果を有すると報告している[2]。このた め、同セラミックスによる放射線遮蔽は非常に有望である が、融点が2920℃と極めて高く、機械加工・成形性は極め て悪い。

これに対して筆者の所属機関である崇城大学には、日本 でも数少ない爆薬を理化学研究に利用する「衝撃先端技術 研究センター」があり、爆薬の爆轟から生じる衝撃波を利 用した材料の合成・加工・成形の研究を盛んに行っている。 爆薬は核燃料に次いで、単位量あたり極めて大きなエネル ギーを発する物質であることが知られており、物質に対し て超高圧力をかけることが可能である。筆者等はこれまで TiAl 金属間化合物、Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> セラミックス等の粉末を原料と して常温下において20万気圧超の圧力による爆発衝撃 圧縮加工を試み、円柱状の高密度成形体を得た。その結果、 金属間化合物は充分な強度を有するのに対し、Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> 粉末 では粒子間結合力を高める「後焼結」が必要であり冷間加 工のみでは満足な結果を得られないことを明らかにした。

また、筆者は、高温の発熱反応を伴い、少エネルギーか つ短時間プロセスである「自己伝播高温合成(燃焼合成) 法」を用いて各種材料の合成と、その材料学的評価を行っ てきた。例えば、原子レベルで層状構造を有し固体潤滑剤 として期待される遷移元素炭硫化物の合成とその評価や、 強磁場中での燃焼合成を行うほぼワンステップによる磁 性体の作製を行って来た。筆者等は、これらの実施例を基 に、燃焼合成で得られる高温度を爆薬の爆発に伴う衝撃超 髙圧力と組み合わせた「"その場"合成同時成形法」を確立 した。例えば、本研究で取り扱う TiB2 を含んだ TiN-TiB2 系複合材[3]および TiB<sub>2</sub>/ TiNi/Cu 系傾斜組成材料[4]の作 製とその材料測定評価について報告してきた。これらの研 究では直径 1~2 c m程度の小型円柱形の材料しか得られ ていなかったが、近年、同方法による研究成果を発展させ て、セラミックス(TiC-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)/金属間化合物(TiNi)/金 属(Cu)の三層が比較的大面積の接合体として得られるよ うになった。

本研究では上記の背景に基づき、燃焼合成と爆発衝撃圧 力を組み合わせた方法を利用して、中性子遮蔽効果に優れ る TiB<sub>2</sub> セラミックスとX線・ $\gamma$ 線遮蔽効果に効果がある 鉄鋼材料を組み合わせた接合体を作製し、従来の放射線遮 蔽用材料に優る素材を創製することを最終目的とする。本 報では、TiB<sub>2</sub>/TiNi/Steelの熱間衝撃加工による作製、およ び得られた複合材料の特性評価について報告する。併せて、 TiB<sub>2</sub> と鉄鋼材料間の異種材料界面における熱膨張係数の 差に起因した熱応力を緩和するため、擬弾性効果を示す Ti-Ni 系合金をインサート材として用いた応力緩和効果に ついても報告する。

## 2. 実験方法

## 2.1 熱間爆発圧接実験装置の概要

Fig. 1に本実験装置の模式図を示す。本装置は、爆薬が 爆轟する際に発生する衝撃エネルギーを利用して上部に 設置した鋼製板材 (Flyer Plate: FP)を高速飛翔させ、下 方にある鋼製の Base Plate (BP)側向けて衝突させるのが 基本的な構成である。BP には、約15×10×0.2~0.5cm<sup>2</sup>サ イズで、原子炉用材料としても使われ JIS G3103 で規定さ れる Mn-Mo-Ni 鋼に類した圧力容器用鋼板を用いた。本装 置の特異な点は BP 上に、下記の①および②式の左辺で示 される原料混合粉末を積層させている点である。



図1 熱間衝撃圧接装置の模式図 (左:平行法、右:傾斜法(傾斜角 30°))

すなわち熱間爆発圧接法とは、爆薬の発破直前に「その場」 で高温の発熱反応を伴う燃焼合成法により化合物①およ び②を生成させ、その後、数百℃の余熱下で FP の衝突に よる超高圧を作用させて熱間で合成物と BP 素材を瞬時に 接合させる方法である。なお、爆発圧接直後に FP は、自 発的に脱離し複合材とは接合しない。

$$Ti+2B \rightarrow TiB_2 \cdot \cdot \cdot \cdot (1)$$

 $Ti+Ni \rightarrow TiNi \cdot \cdot \cdot (2)$ 

①式の反応では極めて活性な合成反応を示すことから、 それを抑制するため、ホウ素の一部をホウ酸  $H_3BO_3$  に置 換して合成を試みた。また、②式で生成する TiNi 相は、 上述のように擬弾性効果を有する合金としても知られ、外 部からの応力負荷に伴い結晶構造を変える「応力誘起変 態」を起こす材料である。接合体を高温で使用する場合、 TiNi 層は TiB<sub>2</sub>セラミックと鋼の熱膨張係数の差に起因し た接合界面での熱応力を緩和させる役割を担う。また、爆 発圧接実験では FP と BP を平行にした場合と、BP に対 して FP を 30° 傾斜させた場合の2つの方法を用いた。 また、FP から積層粉体表面までの間隔は 10~50mm とし て実験を行った。

#### 2.2 原料粉末及びその調製

上記①および②式の原料粉末には、大阪チタニウムテク ノロジーズ製のチタン(粒径 45 µm、純度 99.0%)、石津製 薬のホウ素(96%)、高純度化学研究所製のニッケル(10μ m、99%)、関東化学製のホウ酸(99.7%)を用いた。上式に従 って各化合物が生成するよう原料粉末を秤量・湿式混合し、 乾燥させたものを上から①、②の順で BP 上に積み、2 層で 合計 3mm 厚になるよう油圧プレス機で圧粉成形した。

#### 2.3 熱間衝撃圧接実験

上記の成形粉体に着火用金属製コイルを接触させ、これ に通電することにより燃焼合成が開始される。燃焼合成の 特徴でもある 2000℃程度(①式の場合)の高温を伴った化 学反応は自己伝播的に他端まで進行する。反応終了直後は、 十分な高温度を維持しており、この高温状態にある化合物 に対して爆薬を電気雷管により発破し、衝撃圧接実験を行 った。なお、本実験で使用した硝酸エステルを主成分とす る可塑性爆薬 SEP の爆轟速度は約 6900 m/sec であり、そ の薬量を 31.5~67.5g と変化させた。この時の圧力は約数 万~十万気圧と見積もられている。この衝撃圧力を利用し、 燃焼合成終了後から爆薬の発破までの時間間隔を 15 秒か ら 50 秒まで変化させて衝撃加工実験を行った。なお、爆 発圧接実験は崇城大学 衝撃先端技術研究センターで実施 した。

### 2.4 接合材料の評価

得られた接合材の切断面を光学および透過型電子顕微 鏡(TEM)で観察すると共にエネルギー分散型X線解析装 置(EDS)を用いて元素分布の観察も行った。また、各層の 反応生成物をX線回折装置(XRD)で同定した。ビッカー ス硬度計による測定では、試料上の三カ所を選び、セラミ ック相から鉄鋼材料側まで0.1 mm 間隔で測定した。硬さ を測定した。また、短冊状に切り出した接合体を大気中 500℃に保持した電気炉中に挿入し、5分間保持した後に常 温の水中に落下させることを1セットとした耐熱衝撃性 試験を行い、TiNi層による熱応力緩和効果を評価した。こ の実験後に剥離や割れの発生具合を、電子顕微鏡を用いて 観察した。

### 3. 実験成果

#### 3.1 衝撃圧縮複合材の外観

図 2 に爆発衝撃加工後に得られた複合材料の外観を示 す。同図左の写真ではセラミック層に数本のしわに相当す るものが見られる。これは、高温における流動性を持った セラミックス層が衝撃加工を受けたことに起因するもの と思われる。一方、右図は断面の様子を示している。端部 が BP から跳ね上がるような箇所があるものの、ほぼ全面 的に接合していることを確認した。この傾向は平行法を用 いた各種実験条件においては概ね同じであった。

## 3.2 FPの角度と試料表面までの距離の影響

30°傾斜させた傾斜法と平行法で FP を飛翔させた場合、 平行法において常に良好な接合が行えることがわかった。 傾斜法の場合、FP が斜めから衝突するため、合成終了直後



試料鉛直方向からの外観

## 図2 熱間爆発衝撃加工で得られた積層型複合材料の外観

の試料を噴出するため複合材を得ることができなかった。 また、FPから試料表面までの距離を10~50mmとして条件 を変えて実験を行ったところ、30mm 程度の距離を設けた場 合に良好な接合材が得られた。これは、飛翔距離が短いと 衝撃圧力として不十分であり、ある程度の速度まで飛翔板 が加速する必要があること、また、飛翔距離を長く取りす ぎると速度が減衰することに起因していると推察してい る。

#### 3.3 合成終了後から発破までの時間の影響

発破までのインターバルが短い場合(15~20秒)、接合 が行われず複合材を得ることができなかった。これは反応 終了後間もない合成物が高温度を有していることから、衝 撃圧力に耐えられない軟らかさであったことに原因があ ったと考えられる。発破までの時間を40~45秒後とした



図3 光学顕微鏡による接合体の断面写真

場合、複合材は得られたものの、TiB<sub>2</sub>とTiNiの2層間に 跨る界面に垂直な方向へのクラックが生じていた。一方、 50秒の条件では、そのようなクラックも確認されない健全 な積層材を得ることができた。図3には、その50秒の条 件で得られた複合材の光学顕微鏡による断面写真を示す。 界面の一部に空隙が観察されるものの三層の界面は強固 に結合していることがわかる。また、TiB<sub>2</sub>層に黒い細孔が 見えることから若干多孔質であることがわかる。

#### 3.4 爆薬量の影響

爆薬の量を少なくして実験を行った場合、目的の複合材 は得られず、本実験条件では 67g 程度の量が必要であるこ とがわかった。いずれの実験も FP の面積は同一にしたこ とから、薬量の違いは爆薬の高さ(厚さ)を変化させてい ることになる。さらに、爆薬の厚みが圧力負荷時間と比例 することが知れていることから、強固な接合強度を有する 複合材を作製するには、衝撃圧力の負荷時間がある程度長 くなければならないことを示唆している。

## 3.5 複合材料の物性評価

上記の結果から導かれた最適条件で作製した試料の物性 を評価した。図4は、得られた試料のうち、良好に接合し た複合材を選出し、その断面に鏡面研磨を施した面上で試 験したビッカース硬度試験の結果を示す。測定は、図中の 三本の矢印で示される方向に沿って、それぞれ0.1mm 間隔 で測定した。図中の測定値を示す丸印の色は矢印の色に対 応している。衝撃圧力負荷後のTiB<sub>2</sub>、TiNi、鋼材の硬度実 測値(平均値)は、それぞれ12、5、2.5 GPaであった。 TiB<sub>2</sub>の硬度値は約33GPa [5]とされていることから、セラ ミックス層の硬さは不十分であることがわかる。図3に示 した光学顕微鏡観察結果でもTiB<sub>2</sub>層内に細孔が分布して いたことから、これらが同物質の硬度低下の要因一つと考 えられる。一方で、少量の細孔でこれほどの硬度低下を示 すことは考えにくいため、当該サンプルを用いて透過型電 子顕微鏡付属の EDS 分析を行った。その結果、図5 に示す ように TiNi 相を構成する一部の金属 Ni が TiB<sub>2</sub> セラミッ クス層側へ浸入しているのが観察された。この発生原因の 詳細は調査中であるが、TiB<sub>2</sub>結晶粒間に金属 Ni が入り込 んだことにより見かけ上、セラミックス相の結合強度が低 下したとも考えられる。 次に、積層材の小片を500℃に保持した炉内から水中へ 落下させる高温度落差試験を50回まで実施したところ、 大気中での実験あったことから表面に酸化物の形成が認 められたが、急激な温度変化に伴うクラックや剥離の発生 はあまり確認されなかった。また、各層の膨張と収縮に起 因した界面の熱応力による層間剥離は抑制され TiNi 層が





図5 複合材中のセラミックス層内の STEM 観察および EDS による元素マッピングの結果

熱応力の緩和に効果があることが示された。

## 4. 結言

熱間爆発圧接法を用いてTiB<sub>2</sub>/TiNi/Steel 系積層型複合 材料の作製を試みた。上述の結果から、爆薬量 67g 程度、 反応終了後から 50 秒後に平行法で発破する条件で健全な 積層材が得られることを明らかにした。同条件で作製した 試料を高温度落差試験に供したところ 50 回まで実施して 大きな剥離やクラックの発生は認められなかった。今後の 課題として、TiB<sub>2</sub>層をより緻密化させる実験条件を見いだ すと共に、同試料に擬似的中性子照射実験を施し、放射線 遮蔽効果について評価を行っていく予定である。

## 謝 辞

本研究は、公益財団法人天田財団平成27年度一般研究 開発助成を受けて行われたものです。また、本研究内容の 一部を平成30年度公益財団法人天田財団の国際会議等参 加助成を受けて発表した。併せて、ここに深い感謝の意を 表します。本研究を遂行するにあたりご協力頂きました共 同研究者の物質・材料研究機構の井誠一郎博士および久留 米工業高等専門学校の森園靖浩教授、ならびに崇城大学学 生の中村拓海氏、田中拓真氏、園田佳奈子氏に厚く御礼申 し上げます。

#### 参考文献

[1]長谷川,三島 編,「原子炉材料ハンドブック」,日刊工 業新聞社, p. 372 (1977)

[2]千田他、船舶技術研究所報告,第36巻(4),(1999)29-48

 [3] R. Tomoshige, A. Murayama, T. Nshitani and
 T. Matsushita, International Journal of Self-Propagating High Temperature Synthesis, Vol. 14(4),
 (2005) 329-336

[4] R. Tomoshige, S. Ii, M. Fujita and A. Chiba, Materials Science Forum, Vols. 706-709, (2012) 793-798.
[5] A MEMS Clearinghouse® and information portal

for the MEMS and Nanotechnology community,

https://www.memsnet.org/material/titaniumboridetib2 bulk/ (参照 2017-11-18)