論 文

# 炭化ホウ素(B<sub>4</sub>C)樹脂板を用いた コンクリートの放射化抑制に関する検討

田中聖一朗<sup>\*1</sup>·奥野功一<sup>\*1</sup>

近年,中性子をプローブとした金属材料の結結晶構造解析や文化財の非破壊検査,放射線治療の一種で ある BNCT (ホウ素中性子捕捉療法)など,様々な分野で中性子利用が拡大している。一方で,中性子が発 生する加速器施設では,コンクリートの「放射化」による施設従事者の被曝や,施設廃止時における放射 性廃棄物の処理費用の増大が問題となっている。

本研究では、炭化ホウ素(B<sub>4</sub>C)樹脂板を用いた中性子遮蔽構造を考案し、その遮蔽性能やコンクリート に対する放射化抑制効果についてシミュレーション計算及び中性子照射実験により検証を行った。その結 果、B<sub>4</sub>C樹脂板による放射化抑制性能の実証と本研究で考案した手法がコンクリートの放射化の抑制に有 用であることが示された。

キーワード:中性子,コンクリート,放射化,炭化ホウ素 (B<sub>4</sub>C),シミュレーション

# 1. はじめに

中性子は、1932年にチャドウィックに(Chadwick)に よって発見されて以来、様々な分野で研究が進められて きた。代表的なものとしては、中性子の高い物質透過力 や軽元素に対する識別能力などの特徴を活かした金属材 料の結晶構造解析や高分子材料開発などの産業分野での 研究をはじめ、ホウ素中性子捕捉療法(Boron Neutron Capture Therapy; BNCT)のような医学、日本刀などの文化 財の調査といった考古学、植物中の水動態解析といった 農学などでの利用が挙げられる。なかでも医学利用に代 表される BNCT は、エネルギーの低い中性子とがん細胞・ 組織に集積するホウ素化合物の核反応を利用して、がん 細胞をピンポイントで破壊する、身体への負担が少ない 最先端の放射線がん治療法として近年、注目を集めてい る<sup>1)</sup>。

一般的に、中性子を利用した研究には研究用原子炉や 加速器中性子源が用いられるが、原子炉による BNCT の普 及には限界があり、現在では病院設置型の加速器 BNCT シ ステムの開発が進められている。

加速器施設では、中性子や加速粒子による原子核反応 などで「放射化」の発生が想定される。放射化は、もとも と放射能を持たない安定同位体が放射線を受けることで 放射性同位体となる現象である。図-1はコンクリート の放射化のしくみを、<sup>56</sup>Mnを例に図示したものである。コ ンクリート中に含まれる安定同位体である<sup>55</sup>Mn が中性子 を吸収することで放射性同位体である<sup>56</sup>Mn に変化し、崩 壊γ線を放出する様子を表している。放射化により生成 される放射性核種の多くは、寿命の短い短半減期核種で あるが、長半減期核種も生成され、加速器の停止後も加速 器装置や加速器室内のコンクリート等の建材に残留放射 能が生じる<sup>2)</sup>。短半減期核種が、主に加速器の維持や保守 作業における施設従事者の被曝の面で問題となるのに対 して、長半減期核種は、施設廃止時に放射化したコンク リート等を放射性廃棄物として処分する必要から通常の 廃棄物に比べて多大な廃棄コストが強いられる、という 点で問題となる。今後、BNCTを始めとする粒子線がん治 療施設の普及や使い勝手の良い小型加速器中性子源の開 発を進めていくためには、これら放射化がもたらす課題 を如何に克服していくかが重要となる。

そこで、本研究では BNCT を始めとする粒子線治療施設 などの加速器施設における患者や施設従事者の被曝低減、 施設廃止時の放射性廃棄物量を減らすことを目的に、炭 化ホウ素 (B<sub>4</sub>C) 樹脂板を用いたコンクリートの放射化抑 制手法について検討を行った。



# 2. 炭化ホウ素 (B₄C) 樹脂板

中性子は、そのエネルギー(速度)によって冷中性子、 熱中性子、熱外中性子、高速中性子の4つに分類される。 これは、中性子と物質の相互作用の性質が中性子のエネ ルギーに大きく依存するためである。このうち、コンク リートなどの放射化に最も大きく寄与するのは熱中性子 領域以下の中性子である。従って、コンクリートの放射化 を抑えるには、コンクリートに照射される熱中性子量を 如何に低減できるかが鍵となる。

ところで、中性子の遮蔽において最も重要な役割を担 うものの一つにホウ素 10 (<sup>10</sup>B) がある。ホウ素のうち<sup>10</sup>B の天然存在比は約20%ほどであるが、熱中性子に対して、 中性子吸収断面積(反応確率)が非常に大きいことが知ら れている。炭化ホウ素 (B<sub>4</sub>C) は、ホウ素を豊富に含有す る,化学的に非常に安定で、ホウ素化合物の中では比較的 入手が容易な物質である。熱中性子吸収材として、B<sub>4</sub>Cを エポキシ樹脂などの材質と混ぜて、硬化板として成型さ せたものが炭化ホウ素樹脂板(以下, B<sub>4</sub>C 樹脂板)である。 図-2に、B<sub>4</sub>C樹脂板の外観を示す。このB<sub>4</sub>C樹脂板をコ ンクリート壁前方(照射口側)に設置することにより,樹 脂板が熱中性子成分を吸収し、コンクリートに照射され る熱中性子量が低減され、コンクリートの放射化を抑え る効果が期待できる。しかし、全ての中性子を B<sub>4</sub>C 樹脂板 が吸収できるわけではなく、吸収されなかった中性子は 樹脂板の背面へと透過していく。この時、コンクリート 壁が B<sub>4</sub>C 樹脂板に接触していると, 透過した中性子がコン クリート壁に直接的に吸収されることになり、放射化の 抑制効果は限定的となる。また、樹脂板がコンクリート 壁に直貼りである場合、結露等による樹脂板への影響が 問題となる。本研究では、建設コスト節約の観点から B.C 樹脂板の厚さを増すことなく、より効果的にコンクリー ト壁の放射化を抑えるために、コンクリート壁と樹脂板 との間に所定の距離を確保した中性子遮蔽構造を考案し



図-2 炭化ホウ素 (B<sub>4</sub>C) 樹脂板

#### た (図-3参照)。

B<sub>4</sub>C 樹脂板を透過した中性子は、樹脂板から離れるほど その線量が低下する。そのため、コンクリート壁と樹脂 板との間に所定の距離を確保することで、中性子がコン クリートに与える影響をさらに低減させる効果が期待で きる。



図-3 B<sub>4</sub>C 樹脂板を用いた中性子遮蔽構造

### 3. 中性子遮蔽解析

B<sub>4</sub>C樹脂板をコンクリート壁から離して設置することに より、コンクリート壁に入射する中性子がどの程度低減 されるかを、BNCT施設をモデルとしたシミュレーション 計算により評価した。

#### 3.1 シミュレーション計算条件

シミュレーション計算にはモンテカルロ法を用いた粒 子・重イオン輸送計算コードである PHITS 2.88 (Particle and Heavy Ion Transport code System)<sup>3)</sup>を用いた。モン テカルロ法は乱数を用いた計算手法であり, 確率・統計的 な現象についてのシミュレーション手段として広く用い られている。PHITS による放射線輸送計算では、核反応モ デルや核データ等を用いることにより,任意形状の3次 元体系内における様々な放射線挙動(エネルギーの減衰, 散乱,吸収等)を模擬することが可能である。核データ には JENDL-4.0<sup>4)</sup> を使用した。計算対象は BNCT 施設とし, 図-4のような計算モデルを用いた。B<sub>4</sub>C 樹脂板(厚さ: 10mm)を中性子照射室内にコンクリート壁体及び天井か ら 30cm 離して設置した場合(樹脂板有り)と,何も設置 しない場合(樹脂板無し)とで照射室内の線量及び熱中 性子束分布の計算を行った。コンクリートの壁厚は2.5m, ビームラインの高さは床面から 1.5m, ビームポート径は φ15cmとした。また、ビームポート下流には水ファント ムを設置し, 遮蔽扉はポリエチレン, 鉄などの遮蔽材から 成る積層構造とした。



図-4 計算モデル(左図:平面図,右図:BB'における断面図)



図-5 中性子照射室内の熱中性子束分布(上図: B<sub>4</sub>C 樹脂板有り,下図: B<sub>4</sub>C 樹脂板無し)

# 3.2 計算結果及び考察

中性子照射室内及びコンクリート壁中における熱中性 子線束分布の計算結果を図-5に示す。図内の等高線は, 内側から2×10<sup>6</sup>, 10<sup>3</sup>, 10 (n/cm<sup>2</sup>/sec/mA) である。照射 口から入射する中性子成分は, 主に熱外中性子であるが, 水ファントムにより熱中性子に減速される。減速された 中性子が室内全体にほぼ均一に広がっている様子が解る。 図-6に中性子照射口における全線量(中性子線量とy 線量の合算)を1とした時のビームライン上(図-4中の AA')における室内線量の減衰率を示す。照射口から距離 が離れるにつれて、室内線量は減衰していくが、B<sub>4</sub>C樹脂 板が有る場合と無い場合とでその減衰の仕方は大きく異 なる。コンクリート壁表面に照射された中性子はコンク リート壁中を透過するものもあれば、コンクリート壁表 面によって反射され,照射室内にとどまるものもある。樹 脂板有りの場合では、B\_Cにより中性子が吸収されること で、コンクリート壁によって反射される中性子量を低減 することができ、これが室内線量の減衰効果に大きく寄 与しているものと考えられる。また、B<sub>4</sub>C 樹脂板の透過後 において線量の減少勾配が大きくなることから、樹脂板 から離れるほど中性子の線量が著しく低下することが解 る。コンクリート壁表面における線量は、樹脂板有りの場 合では樹脂板無しの場合と比較して約1/8まで低下した。



図-7にビームライン上のコンクリート壁表面(図-4中のC点)における中性子のエネルギースペクトルを示 す。B<sub>4</sub>C樹脂板の遮蔽効果により,コンクリート表面に照 射される中性子のうち,放射化の原因となる熱中性子成 分(熱中性子の上限エネルギー:0.5eV)が大幅に低減さ れていることが解る。B<sub>4</sub>C樹脂板有りの場合では樹脂板無 しの場合と比較して,コンクリート壁表面に入射する熱 中性子量は約1/613まで低下した。B<sub>4</sub>C樹脂板の熱中性子 に対する遮蔽能力が非常に高いことが解る。



#### 4. 放射化特性試験

B<sub>4</sub>C 樹脂板によるコンクリートの放射化抑制性能の実証 及びコンクリートと B<sub>4</sub>C 樹脂板の間に離隔が有る場合と 無い場合とでの放射化抑制効果の比較を行い,本研究で 考案した中性子遮蔽構造がコンクリートの放射化抑制に 有用であるかを検証することを目的に,模擬試験体を作 成し,加速器中性子源を用いて中性子多量照射条件での 放射化特性試験を行った。

#### 4.1 材料及び方法

試験体は、コンクリート供試体を2つ重ねて、その上 に B<sub>4</sub>C 樹脂板(厚さ:10mm)を載せたものとした。供試体 は同一のコンクリートブロックから採取したものである。 **表-1**に実験に使用した B<sub>4</sub>C 樹脂板の組成を、**表-2**にコ ンクリートの組成を示す。

11	т D <sub>4</sub> С ү	到7日10207月2。		L/0]
В	С	Н	Ν	0
23.0	51.0	5.7	1.1	10.0

- **1** PC 掛胎指の式公組式 […+//]

表-2 コンクリートの成分組成 [wt%]					
CaO	MgO	$\mathrm{Fe}_{2}\mathrm{O}_{3}$	MnO	$Al_2O_3$	
7.99	0.70	1.47	0.03	4.68	
$P_2O_5$	${ m TiO}_2$	${ m SiO}_2$	$Na_2O$	$K_2O$	
0.10	0.17	33.30	0.92	0.99	
${ m SO}_3$	$CaCO_3$	С			
0.29	46.00	1未満			

B<sub>4</sub>C 樹脂板の設置方法によって下記の3種類の試料を用 意した。

- A) コンクリート供試体上に B<sub>4</sub>C 樹脂板を直載せしたもの
- B) コンクリート供試体とB<sub>4</sub>C 樹脂板の間に 30cmの離隔を 設けたもの

C) コンクリート供試体のみ(何も載せない)

各コンクリート試料 (二段重ねのコンクリート供試体 のうち上段)の寸法及び質量を表-3に示す。同じコンク リートブロックから採取したコアではあるものの,各試 料で密度に若干のバラツキがあることがわかる。

試料名	А	В	С
樹脂板の設置方法	直載せ	<b>30cm</b> の離隔	無
直径(mm)	44	45	44
高さ(mm)	51	49	50
質量(g)	183.3	174.9	173.6
密度(g/cm <sup>3</sup> )	2.36	2.24	2.28

表-3 各コンクリート試料の諸元

# 4.2 中性子照射実験

作成した試験体に加速器中性子源を用いて中性子を照 射し,放射化試験を行った。図-8に加速器で発生させた 中性子が試料に照射されるまでの模式図を,図-9に中 性子の照射状況を示す。3種類の試験体をビーム中心付近 に設置し,中性子の4時間同時照射を行った。中性子を試 料に照射させるにあたり,散乱中性子等の影響を避ける ために,試料の底面及び周囲を熱中性子吸収材のCd(カ ドミウム)で覆い,各試験体の真上からのみ中性子が照射 されるようにした。また同時に,カドミウムで挟んだ金箔 にも照射を行い,カドミ比の測定を行った。金箔照射の結 果から算出した熱中性子フラックスは,1.2×10<sup>5</sup>(n/cm<sup>2</sup>/ sec)であった。



図-8 試験体への中性子照射状況模式図

# 4.3 放射化したコンクリートの測定

中性子照射後,Ge(ゲルマニウム)半導体検出器を用い て,放射化した各コンクリート試料から放出される γ線 のエネルギースペクトルの測定を行った。取得したスペ クトルの解析を行い,各コンクリート試料に生成した主



**図-9** 中性子照射状況

な被曝の原因となる短半減期核種<sup>2)</sup>である<sup>24</sup>Na(半減期: 14.96時間)と<sup>56</sup>Mn(半減期:2.579時間)の生成量の評 価及び比較を行った。

#### 4.4 実験結果及び考察

図-10 にゲルマニウム検出器を用いて測定した各コン クリート試料 A, B, C(上段)からの y 線スペクトルを示 す。各試料ともに放射化により生成した放射性核種であ る<sup>24</sup>Na の 1369keV ピーク,<sup>56</sup>Mn の 847keV ピークと 1811keV ピークを確認することができる。



表-4に取得したッ線スペクトルから解析を行った <sup>24</sup>Naと<sup>56</sup>Mnの生成量を、図-11に生成量を比較したグラ フを示す。時間の経過による減衰効果を考慮し、照射直 後に減衰補正して解析を行った。解析結果から、B<sub>4</sub>C 樹脂 板とコンクリート試料の間に 30cmの離隔を設けた場合で は、樹脂板無しの場合と比較して、<sup>24</sup>Na と<sup>56</sup>Mnの生成量は ともに約97%が低減された。また、離隔 30cmを設けた場 合では設けない場合と比較して、<sup>24</sup>Naの生成量で約18.8%、 <sup>56</sup>Mnの生成量で約23.3%が低減された。実験に使用したコ ンクリート試料は同じ種類ではあるものの、試料毎に密 度や組成にバラツキがある点を考慮しても、B<sub>4</sub>C 樹脂板の コンクリートに対する非常に高い放射化抑制性能を確認 することができた。また、コンクリートとB<sub>4</sub>C 樹脂板の間 に離隔を設けることで、さらなる放射化抑制効果が得ら れることも確認することができた。

表-4 各コンクリート試料に生成した放射性核種量

	測定時間 (秒)	放射能(Bq/g)		
試料		<sup>24</sup> Na	$^{56}$ Mn	
		(1369keV)	(847keV)	
A(離隔無し)	3600	0.133	0.202	
B(離隔30cm)	3600	0.108	0.155	
C(B <sub>4</sub> C板無し)	900	3.13	4.56	



# 5. まとめ

PHITS による計算の結果, B<sub>4</sub>C 樹脂板を中性子照射室内の 壁及び天井から所定の距離を確保して設置することによ り,B<sub>4</sub>C樹脂板による中性子の遮蔽効果(熱中性子の吸収) に加えて、樹脂板透過後の中性子の距離による減衰効果が 得られることが解った。計算結果では、B<sub>4</sub>C 樹脂板の透過 後において線量の減衰が大きくなることから、樹脂板とコ ンクリート壁間の距離を極力確保することで,中性子がコ ンクリートに与える影響をさらに低減させる効果が期待 できる。また、中性子照射実験の結果、B4C樹脂板とコンク リート試料の間に所定の距離を設けた場合では、樹脂板無 しの場合と比較して、<sup>24</sup>Na と<sup>56</sup>Mn の生成量はともに約 97% が低減された。離隔を設けた場合では設けない場合と比較 して,<sup>24</sup>Na の生成量で約 18.8%,<sup>56</sup>Mn の生成量で約 23.3% が 低減された。今後,長半減期核種の生成量に関して,計算 や実験等による検証が必要ではあるものの、B<sub>4</sub>C 樹脂板に よる放射化抑制性能の実証と本研究で考案した手法がコ ンクリートの放射化の抑制に有用であることが示された。

#### 参考文献

- 古林徹:中性子捕捉療法の現状と将来展望 放射線医学 物理工学の視点 -,日本放射線技術学会雑誌,56巻,6号, pp.780-791,2000
- 2) 中村尚司:放射線物理と加速器安全の工学第二版,地人書 館, p.417, 2001
- 3) T. Sato, K. Niita, N. Matsuda, S. Hashimoto, Y. Iwamoto, S. Noda, T. Ogawa, H. Iwase, H. Nakashima, T. Fukahori, K. Okumura, T. Kai, S. Chiba, T. Furuta and L. Sihver: Particle and Heavy Ion Transport Code System PHITS, Version 2.52, J. Nucl. Sci. Technol. 50:9, pp.913-923, 2013
- K. Shibata, O. Iwamoto, T. Nakagawa, N. Iwamoto, A. Ichihara, S. Kunieda, S. Chiba, K. Furutaka, N. Otuka, T. Ohsawa, T. Murata, H. Matsunobu, A. Zukeran, S. Kamada, J. Katakura: "JENDL-4.0: A New Library for Nuclear Science and Engineering ", J. Nucl. Sci. Technol. 48(1), p.1-30, 2011

# Study on a Low-activation Method for Concrete with the Use of $B_4C$ -loaded Epoxy Resin Board

#### Seiichiro TANAKA, Koichi OKUNO

Recently, neutrons have been studied for application in various fields such as structural analysis of crystals, non-destructive analysis of cultural properties, and boron neutron capture therapy. However, activation of concrete in accelerator facilities has caused the problem whereby radiation workers are exposed to radiation and the disposal cost of radioactive waste will increase at the time of abolition of these facilities. In order to resolve these problems, in this study, a neutron-shielding structure with the use of  $B_4$ C-loaded epoxy resin board was devised, and the shielding performance of the board and the low activation effect on the concrete of the structure were verified by simulated calculation and neutron irradiation testing. The results showed the usability of the structure with the use of the board for low activation of concrete.