## K6-9

# CFRP と HME-GFRP 製クラッシュボックスのエネルギー吸収特性 Energy Absorption Characteristics of Crash-Box Made by CFRP and HME-GFRP

加藤優作<sup>1</sup>, ○村田聖憲<sup>1</sup>, 青木義男<sup>2</sup> Yusaku Kato<sup>1</sup>, \*Kiyonori Murata<sup>1</sup>, Yoshio Aoki<sup>2</sup>

Abstract: In automobiles, Fiber Reinforced Plastics (FRP) has a possibility of weight reduction in automotive structures which can contribute to improve mileage and then reduce carbon dioxide. On the other hand, the safety of collision should be also examined to apply the FRP to automotive structures. In this paper, an HME-GFRP crash-box using high strength glass fiber with excellent productivity and strength were developed, then compared to the crashworthiness experiment of a conventional metallic crash-box. From the crashworthiness experiments, it was found that HME-GFRP is superior to CFRP in an energy absorption amount against impact load.

### 1. 結言

環境保全を目的とした自動車の排気ガス規制は厳し さを増し、燃費向上に大きく貢献する軽量な車体設計 が要求されている.同時に、交通事故死傷者数ゼロを 目指した運転支援システムや高性能な衝撃吸収部材の 開発と実用化も求められている.しかし、それに伴う 電子部品点数の増加や保安装置の追加は車体重量を増 加させ、軽量化を妨げている.この背反する2つの要 求を両立させるため、本研究では軽量高強度な CFRP

(炭素繊維強化プラスチック)を衝撃吸収部材として 用いるための検討を重ねてきた.本報告では,強化繊 維のコスト低減のために新開発された高強度ガラス繊 維を用いた HME/EPOXY 製クラッシュボックスを大 量生産可能なフィラメントワインディング(FW)法で 成形し, CFRP クラッシュボックスと共に落錘衝撃試験 を行った.その結果から,高強度ガラス繊維を用いた HME-glass/EPOXY 試験体(GFRP 試験体)と炭素繊維を 用いた CFRP/EPOXY 試験体(CFRP 試験体)のエネルギ 一吸収特性を比較・検討した結果について報告する.

#### 2. 衝撃吸収部材の特徴

Figure1 にクラッシュボックスのスチール角管と FRP 角パイプの衝撃圧壊時の典型的な荷重-変位線図 を示す.スチール角管では,材料が折りたたまれた Progressive Folding という連続塑性座屈破壊を生じる のに対し, FRP では Progressive Crashing と呼ばれる連 続脆性破壊挙動を示す.スチール,FRP いずれもほぼ 一定の支持荷重値を保ちながら変位が増加するため, エネルギー吸収 (Energy Absorption)量は高いものとな る.特に FRP の比強度はスチールに比べて高いため, 単位質量あたりエネルギー吸収量はスチールより高く

1:日大理工・院(前)・精機 2:日大理工・教員・精機

なり軽量化とエネルギー吸収の要件を両立できる.





#### 3. 落錘衝撃試験

## 3.1 試験体概要

試験体の寸法は実際のクラッシュボックスを想定し, 長さ135mm,外径103mm,内径99.8mmとした.ま た成型軸に対して任意に±0の配向角度で繊維を積層 するFW法により薄肉円筒形状に成形した.配向角度 は±30°,±45°,±60°,±75°,±90°材の5種類とし積層 数は2ply(但し,±90°のみ成形条件により4ply)とし た.繊維にはHMEガラス繊維(日東紡績),炭素繊維 (東レ,T700SC-24K)の2種類を用いた.マトリック ス樹脂にはエポキシ樹脂XNR 6805,硬化剤XNH 6805, 促進剤XNA 6805(ナガセケムテックス)を使用した.

#### 3.2 落錘衝擊試驗概要

落錘衝撃試験は日本大学理工学部船橋校舎テクノプ レース15内の落錘衝撃試験装置を用い,自動車の全面 衝突を模擬して質量200kgの落錘子を高さ2.46m(衝 突速度:25km/h)より自由落下させることで,FRP試験 体の軸方向に衝撃圧縮荷重を負荷した.そして軸方向 圧縮荷重は試験体下部に設置されたロードセルにて計 測し,試験体変位は高速度カメラ画像の画像解析によ り算出した.また,圧壊後の断面を観察し,破壊様相 に関して考察した.

#### 4. 落錘衝撃試験の結果及び考察

4.1 エネルギー吸収量及び行過ぎ量

各配向角度で成形した CFRP 試験体と GFRP 試験体 のエネルギー吸収量とオーバーシュートの程度を表す 行過ぎ量を Table 1 に示す. そしてエネルギー吸収量が 最大となったのは,双方の繊維で±45°材となり,±30° 材が最低値を示した.また,行過ぎ量が小さかったの は±45°材の GFRP 試験体と CFRP 試験体であった. (4ply の±90°材は,他の試験体と繊維含有率が大きく異 なるためエネルギー吸収量の比較は行わない.)

±30°材を除いて CFRP 試験体よりも GFRP 試験体の エネルギー吸収量が高いのは,初期破壊を起点とした 連続的な局部座屈破壊が進行した CFRP 試験体に対し て,GFRP 試験体では繊維の破断伸びの大きさが優位 となる破壊過程と破壊形態を示した為と考えられる.

CFRP・HME-GFRP 試験体				
配向角度	EA量 (J)		行過ぎ量 (%)	
(°)	CFRP/HME-GFRP		CFRP/HME-GFRP	
30	2270	2247	71	162
45	3338	3975	27	5
60	3035	3535	45	34
75	2806	2898	34	90

Table 1. Energy absorption characteristics of each specimen

4.2 荷重-変位線図

荷重-変位線図の一例として, ±30°材と±45°材の結果 を Figure2 に示す.

±30°材では、落錘子が試験体に衝突後、荷重が上昇 し、最大荷重到達後に大きく低下する挙動を示した. また、材料による破壊モードに相違はなく、初期破壊 のクラックが、Figure 3 のような強化繊維に沿った大 きな亀裂の進展に繋がり、薄肉円筒形状が崩壊したこ とでエネルギー吸収量が低かったと考えられる.

±45°材では CFRP・GFRP 試験体共に,材料別のエネ ルギー吸収量では最も高い値を示した.しかしながら Figure 4(a),(b)に注目すると双方,破壊様相は大きく 異なっていることが分かる.CFRP 試験体は,初期破 壊を起点とした,連続的な繊維破断と層間剥離による 座屈破壊で繊維が粉砕されている.一方,GFRP 試験 体は,落錘子衝突直後,初期破壊は発生せず局部たわ みが2箇所に発生し,それを起点に繊維が折れるよう に,積層形状を保持した状態で破壊が終了している. GFRP 試験体は CFRP 試験体に比べて円筒全体の剛性 が低いため、局部的に脆弱な部分の破壊が先行し、特 異な破壊形態を示し、圧壊時の支持荷重は CFRP 試験 体より大きくなった. GFRP 試験体では、HME ガラ ス繊維の破断伸びが大きいため、動的変形に対する追 従性能が優位にはたらき、円筒剛性の低下を防いだこ とが想定される.しかしながら、CFRP 試験体の様な 連続的な局部座屈ではないため、連続的な圧壊時に大 きな荷重振幅が発生した.









(b)HME-GFRP

(a)CFRP Figure 3.

. Destructive aspect of  $\pm$  30  $^{\circ}$ 





(a)CFRP (b)HME-GFRP Figure 4. Destructive aspect of  $\pm 45^{\circ}$ 

#### 5. 結言

HME-GFRP は従来の E-glass に対して剛性,強度の 面で優れており,破断伸びは CFRP の4倍近くあるた め衝撃荷重に対するエネルギー吸収特性は優れている ことが判明した.

配向角度によってもたらされる初期破壊は、その後 の破壊モードの起点となる傾向が認められた.

6. 参考文献

[1] 金,邊,青木:「自動車フロントサイド用 CFRP 角柱の衝撃実験と解析」,日本複合材料学会誌,34,2(2008),51-59.