232

## ー方向炭素繊維強化プラスチックスの モード IIIき裂進展挙動

名古屋大学 正 田中 啓介 名古屋大学 正 〇 田中 拓

## 1. 緒 言

炭素繊維強化プラスチックス (CFRP: Carbon Fiber-Reinforced Plastic)の破壊は、繊維に沿った 層間はく離き裂 (Interlaminar crack)あるいは層内 き裂 (Intralaminar crack)の発生・進展に起因する ことが多い.しかしながら、層間や層内の破壊靭 性に関する従来の研究のほとんどは、モード I (開 ロ)荷重とモード II (面内せん断)荷重を対象と しており、モード III (面外せん断)荷重によるき 裂進展挙動を検討したものは少ない.

本研究では、2種類のCFRPを用いて分割片持ちはり(SCB: Split Cantilever Beam)法によるモード III 破壊靭性試験を行い、モード III き裂の進展 挙動を明らかにするとともに、得られた破壊靭性 値をモード I あるいはモード II き裂のものと比較 検討した.

## 2. 実験方法

**2.1 供試材** 本研究では,炭素繊維/エポ キシ積層板,東レ T800H/#3631 (以下では CF/Epoxy),および炭素繊維/熱可塑性樹脂積層 板,AS4/PEEK(以下では CF/PEEK)を用いた. いずれも一方向強化材を実験に供した.

**2.2** SCB 試験 SCB 試験は,中央面にき裂を 有する試験片に対し, Fig. 1のような面外せん断 荷重を与える. 繊維方向は試験片の長手方向(き 裂進展方向)であり,これをx方向とする直交座 標系をとる.き裂面に垂直な方向(y方向)の試験 片幅を2b,荷重軸方向(z方向)の試験片高さをH



Fig. 1. SCB test.

で表す.

CF/Epoxyでは層間靭性試験と層内靭性試験を 行った.一方, CF/PEEK は層間試験のみ実施した. 試験本数はそれぞれ3本である. 層間試験では厚さ 12µmのカプトンフィルムを初期欠陥とし、モード II荷重による予き裂を導入してから試験を行った. 層内試験の場合、マイクロカッターを用いて繊維 に平行かつ層間に垂直なき裂状切欠き(幅0.8mm) を導入し、同様にモードⅡの予き裂を進展させた 後,試験を実施した.試験片高さHは層間試験で 20mm, 層内試験では15mmである. また、2bは層 間試験で約6mm,層内試験では10mmとした. 2.3 エネルギ解放率および応力拡大係数 モー ド III エネルギ解放率 Gm および応力拡大係数 Km は3次元境界要素法によって計算した.SCB 試験 片では、モード III エネルギ解放率 Gu がき裂前縁 (z方向)に沿って一定とならず, Gu は試験片中央 で最大となり、試験片表面付近ではやや低下する. 逆に,表面付近ではエネルギ解放率のモード II 成 分 GII が発生する.しかしながら、本研究では荷 重点コンプライアンスが5%変化した時点でも、試 験片表面ではき裂の進展が観察されなかったため, モード III 荷重によって試験片中央部を起点として き裂が進展したと考えられる. モード III 破壊靭性 値は、き裂の進展開始荷重に対応する、試験片中 央のGm あるいはKm の値とした.

## 3. 実験結果および考察

**3.1 モード III 破壊靭性値** CF/Epoxyの層間 試験で得られた荷重 – 変位曲線の例を Fig. 2 に示



Crack tearing displacement,  $\delta$  mm

Fig. 2. Load-displacement curve (CF/Epoxy, Interlaminar).

Table 1.	Results	of	SCB	tes
----------	---------	----	-----	-----

Material	Fracture mode	$\begin{array}{c} \text{Fracture toughness} \\ (\text{kJ/m}^2) \end{array}$					
		$G_{IIC}$	GER				
CF/Epoxy	Interlaminar	$0.77 \pm 0.07$	$1.96 {\pm} 0.11$				
	Intralaminar	$0.73 \pm 0.06$	$1.91{\pm}0.18$				
CF/PEEK	Interlaminar	$3.9{\pm}0.2$	$8.7{\pm}0.8$				

す.初期の線形部分の後,荷重 $P_{init}$ において曲線 の折れ曲がりが生じる.その後は曲線が上に凸の 非線形を示し,最大荷重 $P_{max}$ に達する.この間の き裂進展量は8.9mmであった.本研究では, $P_{init}$ に対応する破壊靭性値を $G_{IIC}$ あるいは $K_{IIC}$ ,また  $P_{max}$ に対応する値を $G_{IIR}$ あるいは $K_{IIR}$ で表す.

一方, CF/PEEK の場合,荷重 – 変位曲線に明 瞭な折れ曲がり点は見られなかった. CF/PEEK で は5%オフセット荷重を  $P_{init}$  とした.  $P_{init}$ を越えた 後も荷重は上昇し,最大荷重  $P_{max}$  までにコンプラ イアンスは著しく増加した.

Table 1 に,得られた破壊靭性値 $G_{mc}$ および $G_{mR}$ の値を標準偏差とともに示した.いずれの場合 も $G_{mR}$ は $G_{mc}$ の2倍以上に達しており,モード III き裂進展は顕著な増加型Rカーブ挙動を示す. CF/Epoxyの場合,層間靭性と層内靭性はほぼ一致 した.CF/PEEKの靭性値はCF/Epoxyに比べて,  $G_{mc}$ , $G_{mR}$ ともに5倍程度大きくなっている.

3.2 き裂進展機構 CF/Epoxyの層間試験の後, 繊維直交断面で試験片を切断し,研磨を施してか ら断面を観察した.Fig.3に断面写真とその模式 図を示す.ただし,観察面は最終き裂先端から充分 荷重点側であり,紙面奥行き方向がき裂進展方向 である.モード III 主き裂と交差するように,長さ と方向が比較的揃った斜めのき裂が多数見られる.



(a) Photograph





(b) Schematic

Fig. 3. Cross section of SCB specimen (CF/Epoxy, Interlaminar).



Fig. 4. Schematic of mode III crack propagation in CF/Epoxy.

これらの斜めき裂は, モード III 面外せん断荷重に よる引張主応力によって生じたき裂と考えられる. 斜めき裂の生じた領域は, 試験片幅 2b ~ 6mm の 1/3程度にまで及んでいる. また, 斜めき裂は同材 料の層内試験片でも観察された.

斜めき裂の3次元的な形状・寸法を調べ、Fig. 4に模式図として示した.斜めき裂の前縁はほぼ 半楕円形であった.斜めき裂はモード III 主き裂先 端より6mm 程度も先行していることから、モード III 主き裂の進展に先立って発生したと考えられる. Fig. 2の荷重  $P_{\text{init}}$ は斜めき裂の発生に対応してい ると予想される.最大荷重  $P_{\text{max}}$ の時点では斜めき 裂による損傷域が充分に成長しており、この損傷 域寸法は明らかに小規模降伏の範囲を逸脱してい る.したがって、 $P_{\text{max}}$ に対応する破壊靭性値 $G_{\text{IIR}}$ は線形破壊力学のパラメータとしての意味を失っ ていると考えられる.モード III 破壊靭性値として は、 $P_{\text{init}}$ に対応する $G_{\text{IIC}}$ あるいは $K_{\text{IIC}}$ の方が物 理的意味が明確である.

CF/PEEK の場合は斜めき裂が観察されなかった. CF/PEEK の場合は斜めき裂が観察されなかった. CF/PEEK の靭性値が Gmc から GmR まで増加 する原因としては、マトリックス樹脂の塑性変形 の発達が考えられる.

**3.3 モード I と II の破壊靭性値との比較** Table 2は,層間はく離き裂の $G_{IIC}$ , $K_{IIC}$ をモード I およびモード II の破壊靭性値と比較したものである.応力拡大係数で比べた場合,モード III 靭性値はモード I と II の間にあり,モード I の方に近い.特に CF/PEEK では $K_{IC}$  と $K_{IIC}$ がほぼ一致している.一方,エネルギ解放率で比較すると,CF/Epoxyではモード III とモード II の靭性値がほぼ等しく,CF/PEEK ではモード III 靭性値が最大となることがわかる.

(結言,参考文献は省略)

 Table 2.
 Effect of loading mode on interlaminar fracture toughness.

Matarial	Stress intensity factor $(MPa\sqrt{m})$			Energy release rate (kJ/m <sup>2</sup> )		
material						
	$K_{\rm IC}$	$K_{\rm IIC}$	$K_{IIC}$	$G_{\rm IC}$	$G_{\rm IIC}$	G∎c
CF/Epoxy	1.4	6.0	2.3	0.14	0.76	0.77
CF/PEEK	5.6	10.5	5.8	2.0	2.2	3.9