Study on delamination fatigue crack propagation of CFRP laminates and acoustic emission characteristics

1. 緒言

炭素繊維強化プラスチック(CFRP)は軽量で高強度・高剛 性であるため、航空機や自動車などの輸送機器から、スポー ツ用品まで幅広く使われている.CFRPの成形方法として代 表的なものに、プリプレグを積層し、これを加圧成形する方 法がある.この方法で成形したCFRP板は積層構造体となり、 その破壊は層間はく離の発生・進展と経過をたどることが多 い.従って、これらCFRP積層板を使用した機器の長期使用 に対する信頼性を確立するには、繰り返し荷重による層間は く離き裂進展挙動を明らかにしておくことが重要である.

AE (Acoustic Emission) は材料内部の微視的な変形や破壊 現象に起因して発生する弾性波であるため,非破壊的に微視 的な破壊機構を識別できるなど,機器稼働中における材料内 部の破壊過程を知る上で有益な情報を得ることができる.本 研究では,破壊メカニズムを制御した2種類のCFRP対称積 層板中の層間はく離き裂に対しモードI,モードII,および混 合モードI+IIの繰り返し荷重負荷による,層間はく離疲労き 裂進展試験を行い,この時のき裂進展挙動を明らかにすると ともに,き裂進展に伴い発生するAE 信号を解析した.これ により,CFRPの積層構成とき裂の変形モードの違いによる き裂進展挙動とAE 信号の関係に関する知見を得た.

### 2. 材料および実験方法

## 2.1 試験片

本研究では、150×150 mm に切り出した CFRP プリプレグ を積層条件[029/902/029]および[060]で 60 枚積層し加圧成形し た CFRP 積層板を用いた. 積層構成[029/902/029]の試験片を樹 脂割れ型試験片(Matrix crack type, M-type), [060]の試験片を 界面はく離型試験片(Interfacial debonding type, D-type)とした. 界面はく離型試験片は、繊維樹脂界面でのき裂進展を生じや すくさせることを目的として,き裂の上下面全体に一方向炭 素繊維を導入した.予き裂として厚さ 20μm のカプトンシー トを 30 枚目と 31 枚目の間に挿入した. ホットプレスを用い て 130℃, 40 MPa の条件で成形後, ファインカッターを用い て積層板を 120×25×4.5 mm の試験片寸法に切り出した. 二重 片持ちはり(DCB)によるモードI試験,端面切欠き曲げ(ENF) によるモードII試験および混合モード曲げ (MMB) による試 験全てにおいて試験片寸法は同一とした.ただし,ENF以外 ではアルミニウム合金製のピン負荷治具を接着した.また, 初期き裂を25mm以上となるよう設定した.



Fig. 1 Cross sections of specimens

知能機械工学コース

材料強度学研究室 1235087 程 和毅

### 2.2 実験方法

疲労き裂進展試験には油圧サーボ式疲労試験機を使用し, 繰り返し速度を2.0 Hz として変位制御でモードI,モードIIお よび混合モードI+IIの繰り返し荷重を負荷した. MMB 試験の 概略図を図2に示す.ENF, MMB 試験の支点間距離は100 mm とし, MMB 試験ではモードIとモードIIによるエネルギ ー解放率範囲がほぼ等しくなるように( $\Delta G_I/\Delta G_{II}\approx 1$ )ジグを 設定した.き裂長さの測定は,読み取り顕微鏡を用いて光学 的に行った.MMB 試験ではモードI成分 $G_I$ とモードII成分 $G_{II}$ を計算し,エネルギー解放率範囲の和 $\Delta G_{total}=\Delta G_I+\Delta G_{II}$ を用 いた.

試験片中心からき裂と逆側の 40 mm の位置に AE センサ ー (NF 回路設計ブロック・AE-900M-WB) を取り付け, き裂 進展による AE 信号を計測した.信号はプリアンプで40 dB, メインアンプで20 dB 増幅し, 0.6 V をしきい値として AE 事 象と定義した.

試験終了後,計測した AE 信号についてウェーブレット解 析を行った.また,走査型電子顕微鏡(以下 SEM)による破面 観察を行った.



# 3. 実験結果

#### 3.1 き裂進展挙動

各試験から得られたき裂進展速 *da/dN* とエネルギー解放率 範囲 Δ*G* の関係を図 3 に示す.

試験片ごとにばらつきはあるものの,モード I およびモー ド II の純粋モードにおいては  $da/dN \ge \Delta G$ の関係は直線状に 分布しており,指数則が成立することが分かった.両モード ともに, D-type 試験片の方が M-type 試験片と比較して da/dNが低い結果となった.

一方, 混合モード試験においてはばらつきが大きくなると ともに、 $\Delta G_{total}$ が大きい領域では da/dN が  $\Delta G_{total}$ に依存しな い結果となった.また、モードIおよびモードII試験で見られ た試験片タイプに依存する da/dN の挙動と異なり、M-type 試 験片の方が D-type 試験片より da/dN が低い結果となった.



Fig. 3 Relationship between da/dN and  $\Delta G$ 

### 3.2 破面観察

モードIおよびモードIIき裂進展試験後の各試験片破面を SEM で観察した結果を図 4 に示す. 矢印はき裂の進展方向 を示す.

モードIの M-type 試験片およびモードIIの両タイプ試験片 において,試験片タイプで予想される破壊形態,すなわち樹 脂割れおよび界面はく離破壊をそれぞれ得た.しかしながら, モードI試験を行った D-type 試験片では,繊維の露出が見ら れる界面はく離の様相に加えて,繊維に樹脂が付着した状態 で割れる様相が見られた.すなわち,界面はく離と同時に樹 脂割れが生じたことが分かった.このことから,試験片タイ プのみならず,き裂の変形モードが CFRP の破壊形態に影響 を与えることが考えられる.

混合モード試験においては, M-type では樹脂割れが生じた が, D-type ではき裂進展前半の  $\Delta G$  が大きい領域で界面はく 離と樹脂割れが同時に生じ,  $\Delta G$  が小さい領域では界面はく 離が支配的に変化した.これは,き裂が進展することで,き 裂先端が三点曲げ圧子に近づくと同時に開口部から離れる ことによりモードII成分の影響が大きくなることが原因だと 考えられる.







(c)M-type of ModeII (d)D-type of ModeII Fig. 4 Observations of fracture surface

### 3.3 AE 信号解析

各試験条件において測定された AE 信号の基本特性として, 平均周波数と持続時間を表1に示す.平均周波数はどちらの 試験方法においても界面はく離型の方が高い値を示すこと が分かった.持続時間は M-type の方が長く,試験方法では モードIの方が長くなることが分かった.したがって, AE 信 号の基本特性から CFRP が受ける荷重による変形モードや, 内部の破壊形態を同定することが可能であると考えられる.

また、AE 信号をウェーブレット解析した結果を図 5 に示 す. 材料内部で樹脂割れが生じた際には 50~100kHz 程度で, 界面はく離が生じた際には 150~250kHz 程度の周波数成分 が強く検出され,先行研究と同様の傾向が見られた.

以上のように, AE 信号はき裂進展メカニズムを反映した ものであることが分かった.

	M-type		D-type	
	ModeI	ModeII	ModeI	ModeII
Average frequence [kHz]	30~100	25~100	50~210	50~200
Duration [µs]	500~1400	200~1200	200~1100	200~500



### 4. 結言

- (1) 各試験条件におけるき裂進展速度 da/dN とエネルギー解 放率範囲 ΔG の関係には指数則が成り立つことが確認で きた.しかし,混合モード試験では da/dN が ΔG に依存 しない領域が存在した.
- (2) 破面観察の結果, 試験片の積層条件だけではなく, き裂 の変形モードの違いによって微視的な破壊形態が変化 することが分かった.
- (3) AE 信号の平均周波数および持続時間において、樹脂割 れが生じる際には持続時間が長くなり、平均周波数が低 くなる傾向が見られ、破壊形態と変形モードの特徴を反 映する AE 信号特性が確認できた.
- (4) AE 信号をウェーブレット解析した結果, 50~100kHz 帯 と 150~250kHz 帯で強い周波数成分を示し, それぞれ樹 脂割れと繊維樹脂界面はく離を反映したものであった.

# (参考文献省略)