デジタル画像相関法による SLJ 継手接着層のひずみ分布測定

#### 1. 緒言

接着継手は溶接やボルトによる接合と比べて軽量化が可能 であること、異種材料間の接合が可能であること、ガルバニ ック腐食を防ぐことができるなどのメリットがある. そのた め近年,接着継手は様々な分野で使用されている.中でも航空 業界や自動車業界では軽量化のためにマルチマテリアル化が 進んでおり、異種材料間の接合ができる接着接合が注目され ている. 接着接合は面接合で応力集中を低減できるとされて いるが、接着端部では少なからず応力集中が生じるため、強 度信頼性の観点から注意を要する.

このような応力集中を低減するために接着剤の機械的特性 を連続的に変化させ、傾斜機能化する研究が行われている. 傾斜機能化に対し接着剤に中空微粒子であるマイクロバルー ン(MB)を添加することで接着剤の機械的性質を変えること が可能である.本研究ではこの接着剤を組み合わせて継手に 用いたとき、応力集中低減の効果を確認する方法としてデジ タル画像相関法(DIC)を用いて単純重ね合わせ継手(SLJ)に おける接着層のひずみ分布を測定することを試みた.

# 2. 材料および実験方法

## 2.1. 材料および試験片

SLJ 試験片には被着体としてアルミニウム合金 A2017 を, 接着剤として2液型エポキシ樹脂接着剤の Araldite2015 を用 いた. また MB には松本油脂製薬株式会社の MFL-HD60CA(平均粒子径 60 µm)を用いた. 接着剤は主剤と硬化剤 を 1:1 の割合で混合した. MB を添加する場合はこの時に投入 し, 撹拌機を用いて 5 分間 300 rpm で撹拌した. その後, 15 分間真空脱泡を行った.

被着体は接着面を1000番の耐水ペーパーで研磨し,超音波 洗浄で洗浄、アセトンで脱脂した後、接着剤を塗布した、接 着層の厚さを 0.2 mm に制御しながら,硬化条件 70 ℃で1 時 間保持の条件で硬化させた.

試験片の形状および寸法を図1に示す.



Fig1 Dimension of SLJ specimen

接着部に2種類の接着剤を塗り分けた bi-adhesive 継手も作 製した. これは図2に示すように接着層を長手方向に3分割 し、両端部に MB を添加した接着剤、中心部に MB を加えて いない接着剤を手作業で塗り分けた.MBを1.0 wt%および0.5 wt%添加した接着剤を用いたものを作製した.以下それぞれ MB1.0, MB0.5, MB を添加していない試験片を MB0 と表記 する.

材料強度学研究室 1230150 牧野 優人

システム工学群



#### 2.2. デジタル画像相関法

デジタル画像相関法は、測定対象物表面に塗布したスペッ クルパターンの変形前後の差異から変位場を測定し、これか らひずみ場を算出する手法である.非接触でのひずみ計測が 可能であり、近年応用範囲が広がっている.図3に示したスペ ックルパターンを対象に塗布し変形前後の画像を撮影、変形 後のサブセットを対象に、変形前のサブセットの輝度値分布 と高い相関性を示す変形後のサブセットを数値解析で探索す ろ(1).



一般にその探索には式(1)に示すような輝度の残差を最小 にする方法を利用する.

$$C(X + u, Y + v) = \sum_{i=-M}^{M} \sum_{j=-M}^{M} I_d(X + u + i, Y + v + j) - I_u(X + i, Y + j)$$
(1)

ここで $I_u(X,Y)$ ,  $I_d(X + u, Y + v)$ はそれぞれ変形前後の輝度を 示す. X, Yは, サブセットの中心座標を表す. u, v は, それ ぞれx方向、y方向への移動量を示す.



Fig. 4 Strain analysis

ひずみ分布は以上により得られた変形量を利用して、例え ばx方向のひずみであれば図4に示す変位場から式(2)を用い て算出する.

$$\varepsilon_{\alpha} = \frac{l_{x}' - l_{0}}{l_{0}} \tag{2}$$

これによってひずみゲージによるひずみ計測が困難な狭い場 所での測定や連続的なひずみ分布の測定が可能である.

### 2.3. 実験方法

DIC のためのスペックルパターンは試験片の測定領域を黒 く塗りつぶした上にスプレーガンで白色の斑点を付着させる ことで作成した.万能試験機を用いて予荷重を 0.15 kN 加え た後,カメラ(DS-2500)で変形前のパターンを撮影した.これ を初期画像とした.次に 1.5 kN 荷重を加えて変形後のパター ンを撮影した.こちらを参照画像とした.再び 0.15 kN 以下 まで荷重を戻した後,1.5 kN 荷重を加え,撮影する作業を 3 回繰り返した.それぞれの MB 添加量ごとに 2 枚の試験片を 作成し,合計 6 回撮影した.なお,カメラの倍率が低くなる と DIC の精度が低下するため,撮影範囲は接着層長さの半分 までとした.そして,得られた画像からフリーの解析ソフト Ncorr を用いてひずみ分布を求めた.DIC パラメータについて はサブセット半径を 60 pixel,サブセット間隔は 5 pixel とし た.

## 3.実験結果及び考察

#### 3.1. MB を添加した接着剤の特性

MBを0.5 wt%および1.0 wt%添加した接着剤のバルク試験 片(12×100×2 mm)を作製し、4 点曲げ試験によりヤング率お よびポアソン比を測定した.結果を表1に示す.MBを添加 することでヤング率は17%程度低下する.0.5 wt%から1.0 wt% に添加量を増してもヤング率の低下はわずかであった. Table.1 Adhesive properties

	Young's modulus (GPa)	Poisson's ratio
MB0	2.25	0.42
MB0 5	1.87	0.37

0.35

1.77

## 3.2. 均一接着 SLJ のひずみ分布

MB1.0

図5にMB0材の接着層内のDICにより測定したせん断ひず み分布を示す. 接着端部を基準として接着長さの1/2までの 分布である. 比較として有限要素法(FEM)により計算された ひずみ分布を図中に破線により示した. FEMには ANSYSを 用い8節点四角形要素,最小要素サイズ10µmで解析した. 最大ひずみを比較すると,DICはFEMに対して47.4%低かっ た.



Fig.5 Comparison of strain distribution by DIC and FEM

# 3.3. bi-adhesive SLJ のひずみ分布

図 6 に DIC によって得られた bi-adhesive SLJ 接着層のせん 断ひずみ分布を示す. MB を添加した試験片では添加してい ない試験片と比べてひずみの集中が低減されていることが確 認された. MB0.5 と MB1.0 を比較して, MB の添加量が多い ほどひずみが小さくなっている. 接着層中央に向かって一定 のひずみに収束している. また, それぞれの試験片での最大 ひずみは MB0 で8.6×10<sup>-3</sup>  $\varepsilon$ , MB0.5 で5.9×10<sup>-3</sup>  $\varepsilon$ , MB1.0 で4.2×10<sup>-3</sup>  $\varepsilon$ となり, MB0 と MB0.5 を比較すると最大ひず みは 31.4%低下した. MB0.5 と MB1.0 を比較すると最大ひず みは 28.8%低下した.

図7にSLJ接着層の垂直ひずみ分布を示す.MBを添加していない試験片とFEMによる解析は同様の傾向が見られた. MB1.0とMB0.5は接着層先端でせん断ひずみと同様に垂直ひずみも大きく低減されていることが分かった.MBを添加した試験片ではMB0と比べてばらつく傾向が大きくなった.これはMBを添加した接着剤を被着体に塗布する際,手作業で塗り分けを行ったことや被着体で接着剤を挟んだ時にMB添加部と非添加部が延ばされ不均一になった結果であると考えられる.



Fig.6 Shearing strain distribution in bi-adhesive SLJ



Fig. 7 Normal strain distribution of bi-adhesive SLJ

#### 4. 結言

本研究によって得られた結果を以下に示す.

- (1) FEM による解析と DIC による計測では最大せん断ひずみ において大きな差が生じ,その差は 47.4%であった.
- (2) bi-adhesive とすることで接着層端部のせん断ひずみおよ び垂直ひずみが低減された.

## 文献

 (1) 出水亭,松田浩,森崎雅俊,内野正和,伊藤幸広,"デジ タル画像相関法のひずみ計測向上に関する基礎的研究", 土木学会論文集 A2, Vol. 68, No. 2, I\_683-I\_690, 2012