# 論文の内容の要旨

# 論文題目 昆虫羽ばたき飛翔における翼面圧力差計測

# 氏 名 高橋 英俊

## 1. 序論

羽ばたき飛翔を行う昆虫の翼面上の流れにおけるレイノルズ数は10<sup>3</sup>~10<sup>4</sup>程度であり、従来の航空機の翼面 上流れと比較して小さい.また昆虫の翼面で発生する空気力は翼が羽ばたき運動することにより時々刻々と変 化し、翼弦方向だけでなく翼長方向にも分布を持つ.低レイノルズ数領域の非定常な空気力の発生メカニズム は未解明な部分が多く、昆虫飛翔の研究分野において、多くの研究がなされてきている.これまで、昆虫の翼 面に発生する空気力は生物学的観察、数値流体力学を用いた流れ計算、人工翼を用いた力計測などの手法によ って数多く調べられてきた.しかしこれらの手法は間接的な手法であり、昆虫の翼面上に実際どの程度の力が 発生しているかは分かっていない.

そこで本論文では自由飛行中の昆虫の翼面上の空気力を直接計測にするために、MEMS差圧センサを用いた 羽ばたき翼面上の圧力差計測方法を提案する.昆虫サイズの翼面に取り付けても翼の変形や翼まわりの流れに 影響を与えない小さいサイズの差圧センサをMEMSを用いて製作することで、自由飛行中の翼に働く空気力の 計測が可能となる.さらにMEMS技術を用いることで、高感度なセンサを製作することができる.本研究では 対象昆虫として飛翔昆虫の中で比較的大型で飛翔能力が高いと言われているクロアゲハ(Papilio protenor)を 用い、離陸時における翼面上の圧力差分布から翼面で発生する空気力を明らかにする.

### 2. 原理・設計・製作

本論文ではMEMS差圧センサとしてピエゾ抵抗型カンチレバーを用いる.図1に示すように、クロアゲハの 翼面に穴を開け、その上にピエゾ抵抗型カンチレバー型の差圧センサを配置することで、圧力差を計測する. センサ原理として、ピエゾ抵抗型カンチレバーの上面と下面に圧力差が加わると、カンチレバー表面に力が加 わり、カンチレバー自身が歪む.この歪みに応じて、ピエゾ抵抗型カンチレバーの抵抗値が変化する.したが って抵抗変化率から圧力差を計測することが可能となる.ピエゾ抵抗型カンチレバーを用いる利点として、出 カインピーダンスが小さいことが挙げられる.またダイヤフラム型と比較するとカンチレバー型にすることで 圧力差に対して歪み量が増え、羽ばたき翼面での微小な圧力差の変化の計測が可能になると考えられる.

差圧センサとして用いるピエゾ抵抗型カンチレバーの設計を図2に示す.カンチレバーの大きさは125 μm× 100 μm×0.29 μmである.図3(a)にセンサチップの写真,図3(b)にセンサチップ上にあるカンチレバーのSEM写 真を示す.差圧センサはdevice Si層が0.29 μmのSOI (Silicon on Insulator)基板上に製作されており,カンチレバ ー表面にはピエゾ抵抗層が形成されている.チップの中心にカンチレバーが配置されており,センサチップの 大きさ及び重量はそれぞれ1.0 mm×1.0 mm×0.3 mm及び0.7 mgである.

### 3. 差圧センサ基礎特性

試作したカンチレバーの上面と下面に圧力差を与えた際の変形量を計測し、カンチレバーが理論値通り歪む ことを確認した.実験セットアップの概念図及び写真を図4に示す.差圧センサチップを2つのチャンバー間に 取り付け、チャンバー間に圧力校正器を用いて圧力差を加える.このときのカンチレバーの変形量を3次元レ ーザー段差計で計測した(図5).圧力差をそれぞれ-20 Paから20 Paまで10 Pa刻みで加えたときの変形量をグ ラフ中に示す.また理論曲線をグラフ中に示している.実験値と理論値の2乗平均誤差は、それぞれ誤差は5% 以内であった.したがってこの結果から、カンチレバーが圧力差に対して理論通りに変形していることが分か る.同様に圧力差を加えたときの抵抗変化率を計測した結果を図6に示す.-50 Paから+50 Paまでを5 Pa刻みで 応答を計測した.抵抗変化率は、圧力差に対して直線的に変化し、圧力差に対する抵抗変化率の関係式は最小 2乗法より $\Delta R/R = 1.3 \times 10^4 \Delta P$ となった.S/N比が1以上の信号が計測可能であると仮定すると、試作したセン サの圧力差分解能は0.05 Paとなった.

## 4. 人工翼を用いた圧力差計測

試作した差圧センサを翼長100 mm及び翼弦長30 mmの人工平板翼に取り付け, 風洞において定常流れでの

翼面で発生する圧力差を計測した.人工翼の中心である幅50 mmの位置に翼弦方向に向かって等間隔で5点センサを配置した.迎え角を0 degreeから90 degreesまで15 degrees刻みで変化させ,そのときの圧力差分布を計測した.風洞内流速は4.0 m/sとし,人工翼周りのレイノルズ数を8.0×10<sup>3</sup>とした.同様に,ロードセルを用いて 翼面に発生する揚力及び抗力を計測し,差圧センサで計測した圧力差分布と比較した.その結果,揚力・抗力 から求めた垂直力係数と圧力差分布から求めた垂直力係数がほぼ一致した.このことから,差圧センサによっ て実際に翼面で発生する空気力が計測できることを確認できた.

## 5. クロアゲハの離陸時の圧力差計測実験

試作した差圧センサのクロアゲハへの取り付け方法を図7に示す.始めに差圧センサチップをパターニング したCu/Polyimideのフレキシブル基板上に取り付ける.次に配線の裏側に翼面の接着剤として密蝋を塗装する. また配線のセンサチップを取り付けた側と反対の端に直径50 µm,長さ25 mmのAuの細線を半田付けする.配 線を翼面に取り付けるために,翼面の燐粉を落とし,センサを取り付ける位置に直径0.5~1.0 mmの穴を開ける. センサの中心と翼面に開けた穴が重なるように翼の裏側から配線を取り付け,配線の上から蜜蝋を溶かして配 線と翼面を接着させる.センサを取り付けたクロアゲハ及びセンサチップを取り付けた基板の写真を図8に示 す.センサは前翅の中心に配置され,基板は翅脈に沿って取り付けてある.また差圧センサの取り付け位置に ついて図9に示す.前翅の翼長方向に3点,後翅の中心に1点,各飛行毎にそれぞれセンサを配置する.

クロアゲハとセンサの重量の比較を表1に示す. Au線を含めたセンサの総重量は約35 mgであり,クロアゲ ハの重量に対して10%以下となっている. 同様に片翼の重量に対してセンサチップ及び基板の重量は4.5 mgと なり,10%以下の重量となっている. またクロアゲハが一回の食事で50~100 mgのエサを摂取することが観察 されており,センサの重量はクロアゲハが飛行する際,十分に許容できる積載重量であると考えられる.

差圧センサを取り付けたクロアゲハを用いて羽ばたき飛行中の圧力差計測を行った.実験にはメス5匹,オス3匹の計8匹のクロアゲハを用いて,FT,FC,FR,HCの各点にセンサを取り付けた場合の飛行について計測を行った.また自由飛翔運動として,離陸時の圧力差の計測を行った.使用したチョウの平均翼長及び平均体重はそれぞれ57.3 mm及び433 mgであった.また平均羽ばたき周波数は8.5 Hzであった.

圧力差計測と同期して高速度カメラで飛行運動を観察した.圧力差計測及び高速度カメラはそれぞれ1000 fpsで計測を行った.計測結果の一例を図10に示す.左翼のFTの点にセンサを取り付けており、カメラに向か って右上方に離陸した.計測した高速度カメラ画像においてチョウの特徴点をプロットし、飛行速度等を算出 した(図11(a)).またこのときの圧力差変動を図11(b)に示す.圧力差は羽ばたき運動に同期し、打ち下ろし では最大10 Pa、打ち上げでは最小-10 Pa程度の圧力差が発生していた.同様にFC, FR, HCの点にセンサを取り 付けた場合についても離陸時の圧力差計測を行った.各点においても圧力差は羽ばたき運動に同期し、打ち下 ろしで正の圧力差,打ち上げで負の圧力差が発生していた.

また図11(b)に示すようにFTの点にセンサを取り付けた場合の圧力差,空気の流入速度及び迎え角から空力 特性として垂直力係数を算出した.垂直力係数は羽ばたき始め及び羽ばたき終わりにおいて増大し,最大5~10 程度であった.また羽ばたき中では1~3程度であり,羽ばたき1周期で平均すると3.4となった.同様に打ち下 ろし中の揚力係数・抗力係数を算出すると,図11(c)に示すようにそれぞれ最大で4.5程度となり,定常流れに おける値よりも大きい値となっていた.FC,FR,HCの点においても同様の傾向が観察された.

8匹のクロアゲハについて計測を行い,各点における1周期での絶対値平均の平均及び分散を図12に示す.それぞれ $\Delta P_{FT} = 7.4\pm 1.6$  Pa,  $\Delta P_{FC} = 5.5\pm 1.1$  Pa,  $\Delta P_{FR} = 2.1\pm 0.7$  Pa,  $\Delta P_{HC} = 2.1\pm 0.5$  Paとなり,前翅において翼付け根から翼端方向に沿って発生する圧力差が増大しているのが確認できた.

### 6. 結論

昆虫の自由飛翔中に翼面に発生する空気力を明らかにするために,MEMS差圧センサを実際の昆虫の翼面に 配置し,飛行中の翼面の上面と下面の圧力差分布を直接計測することによって空気力を算出する実験方法を提 案した.この方法によって,羽ばたき運動によって発生する圧力差分布を定量的に明らかにした.

実験対象として大型であり,飛翔能力が高いといわれているクロアゲハを用いた.差圧センサの取り付け位 置として前翅の翼長方向に3点,後翅に1点を定義した.チョウの翼面の圧力差を計測するため,MEMSプロセ スによってピエゾ抵抗型カンチレバーを用いた差圧センサを試作し,フレキシブル配線を用いることでクロア ゲハの翼面への配置を可能とした. Au線を含めたセンサの総重量は約35 mgであり,クロアゲハの重量の10% 以下となった.差圧センサを取り付けたクロアゲハを用いて離陸時の圧力差計測を行う実験セットアップを構 築し,実際に8匹のクロアゲハで離陸時の4点の圧力差分布を計測した.計測した結果から離陸時における翼面 で発生する空気力分布及びその空力特性を明らかにした.



Figure 1 本研究で提案する昆虫の羽ばたき翼面に発生する空気力を直接計測する方法の概念図.



Figure 2 差圧センサとして用いるピエゾ抵抗型カンチレバーの設計値.



Figure 3 (a) 試作した差圧センサの写真. センサチップの大き さは 1.0 mm×1.0 mm×0.3 mm. センサチップの中心にカン チレバーが配置されている.(b) 試作したカンチレバーの SEM 写真.



Figure 4 (a) 試作した差圧センサの圧力差に対するカンチレ バーの変形を計測する実験セットアップの概念図.(b)3 次元 レーザー段差計上に設置した実験用チャンバーの写真.(c) チャンバー内のセンサチップの写真.



Figure 5 圧力差に対するカンチレバーの変形の実験結果.-20 Pa~+20 Pa においてカンチレバーの変形は理論値と誤差 5% 以内であった.



Figure 6 圧力差に対するカンチレバーの抵抗変化率.-50 Pa~+50 Pa において抵抗変化率は線形に変化した.

(a) Attaching a sensor chip to Cu/Polyimide substrate



(b) Coating resin layer, making a through hole and removing scale of wing surface





Figure 8 (a) 差圧センサを取り付けたクロアゲハの写真.(b) 基板に取り付けたセンサチップの写真.(c) 拡大図.



# Figure 9 差圧センサの取り付け位置.

# Table 1 差圧センサとクロアゲハの比較.

Butterfly total mass (mg)	) 500	Total mass (mg)	35
Body	390	Sensor	4.5
Single forewing	30	Sensor chip	0.7
Single hindwing	25	Substrate	3.3
Feed	50-100	Resin	0.5
		Wiring	30



Figure 10 FT の点に差圧センサを搭載したクロアゲハ 離陸時の高速度カメラの映像





Figure 12 各点の羽ばたき 1 周期における圧力差の絶対値平 均の 8 匹の平均と分散.