# 1 目的

流体機械の主要素である3次元翼について、低速風洞試験設備を利用した力及び圧力の計測を 行い、基本的な圧力特性や性能計算を理解する。

# 2 実験装置と実験方法

# 2.1 実験装置

# 2.1.1 風洞

表	1.	実験に	用い	た低き	ま風洞!	式驗設	備の	諸元
1	т.	人們人	/ IJ 4	/ C PEXX	こうかいしつり		J/HJ V ノ	コロノロ

風洞型式	閉鎖型回流式
測定部寸法	$0.45m$ (幅) $\times$ $0.45m$ (高さ) $\times$ $1.35m$ (長さ)
縮流比	1:4
風速範囲 (閉鎖型回流式)	$5 \sim 45 m/s$
風速範囲 (開放型回流式)	$5 \sim 40 m/s$
気流の流れ	吹き出し口断面中心にて 1.0%以下

# 2.1.2 天秤

表 2: 天秤の仕様				
定格負荷	$F_x \pm 100[N]$			
	$F_y \pm 100[N]$			
	$F_z \pm 100[N]$			
非線形性	$\pm 0.5\% FS$			
許容過負荷	$\pm 150\% FS$			
零点の温度影響	$\pm 0.01\%FS$ /°C			
感度の温度影響	$\pm 0.01\% Reading/\mathbb{C}$			
日章電気(株)社製3分力計	LMC-3501-100N			

#### 2.1.3 32 チャンネル圧力センサーユニット

表 3: チャンネル圧力センサーユニットの仕様

定格出力  $0 \sim +10V d c a t 0 \sim +7.5 k P a$   $0 \sim -10V d c a t 0 \sim -7.5 k P a$  測定精度  $\pm 0.4\% F.S.$  温度影響 (ゼロドリフト)  $\pm 4 m V/\mathbb{C}$   $a t 0 \sim 50 \mathbb{C}$  (スパンドリフト)  $\pm 5 m V/\mathbb{C}$   $a t 0 \sim 50 \mathbb{C}$  OFFSET 範囲  $\pm 4 m V/\mathbb{C}$  a t F.S. 東亜工業株式会社製  $32 \, \mathcal{F} r \nu \, \lambda \, \nu \, E \, D t \nu \, \tau$ 

### 2.1.4 供試体

	表 4: 3 次元翼の諸元
形態	片持ち半裁翼
平面形	矩形翼
翼型	NACA0012(対象翼)
半スパン長	210mm
翼弦長	70mm
主翼面積	$2.94 \times 10^4 mm^2$
アスペクト 比	6
圧力孔	反スパン中央位置の翼断面において
	上面 10 点、下面 10 点

圧力孔の位置は、上面の 2,6,12,20,30,40,50,60,75,90[%翼弦長],下面の 1,4,9,17,25,35,45,55,70,85[% 翼弦長] に配置してある。また、この翼型の翼弦長と翼厚の関係として、次の理論式が与えられている。

$$\pm y = \frac{0.12}{0.20} \left( 0.29690\sqrt{x} - 0.12600x - 0.35160x^2 + 0.28430x^3 - 0.10150x^4 \right) \tag{1}$$

#### 2.2 実験方法

#### 2.2.1 力計測の手順

- 1. アンプの電源を入れ、出力が安定するまで待つ(最低30分)
- 2. アンプの0設定及び測定レンジ合わせ
- 3. アンプの校正を行なう
- 4. ピトー管を設置する

- 5. 操作盤の周波数ダイアルを徐々に回して通風し、目標レイノルズ数となる送風機回転を調べる
- 6. 天秤に供試体を取り付け、風洞に設置する。
- 7. 水準器を用いて仰角  $\alpha = 0$  に設置する
- 8. 温度計を取り付ける
- 9.  $\alpha = -20$ [degree] に設定する
- 10. 無風時の天秤出力を得る
- 11. 仰角を変更し (1[degree] ずつ)、各仰角の無風時のデータを得る。
- 12. 再び  $\alpha = -20$ [degree] に設定する
- 13. 通風する
- 14. 通風時の天秤出力を得る
- 15. 仰角を変更し ( $\alpha = -20 [\text{degree}] \sim +20 [\text{degree}]$ ,1[degree] ずつ)、各仰角の通風時のデータを得る。

# 2.2.2 圧力計測の手順

- 1. 圧力センサの電源を入れて出力を安定させる
- 2. ピトー管を設定する
- 3. 操作盤の周波数ダイアルを徐々に回して通風し、目標レイノルズ数 (動圧)となる送風機回 転数を調べる
- 4. ダミー天秤に供試体を取り付け、風洞に設置する
- 5. 水準器を用いて仰角  $\alpha = 0$ [degree] に設定する
- 6. 温度計を設定する
- 7.  $\alpha = -20$ [degree] に設定する
- 8. 通風する
- 9. 圧力のデータを得る
- 10. 仰角を変更し ( $\alpha = -20 [\text{degree}] \sim +20 [\text{degree}]$ ,2[degree] ずつ)、各仰角の圧力のデータを得る

# 3 実験結果

3.1 力計測から得られたデータの整理

表 5: 実験環境の整理 (力測定)

温度	$T_a$	34.495 ℃
静圧	$P_a$	1003.60[hPa]
レイノルズ数	Re	163659.5066
空気密度	ho	$1.1370[\mathrm{kg}/m^3]$
粘性係数	$\mu$	$1.888 \times 10^{-5} [Pa \cdot s]$
風速	V	$38.857[\mathrm{m/s}]$

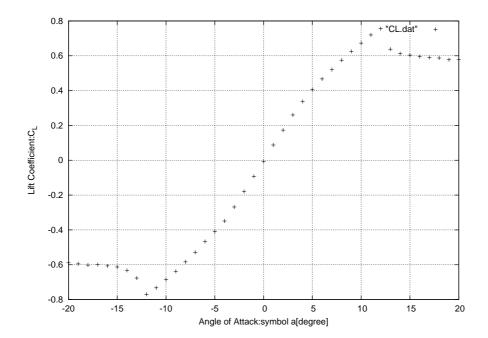


図 1:  $\alpha - C_L$ 

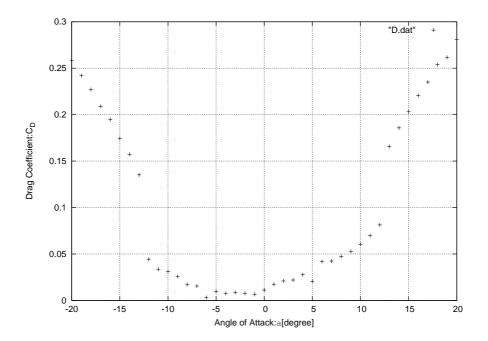
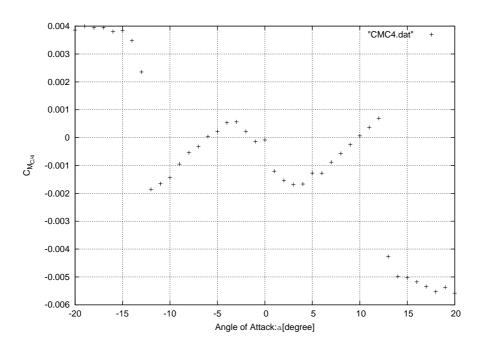
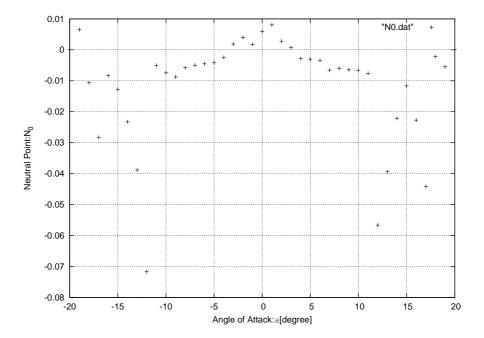


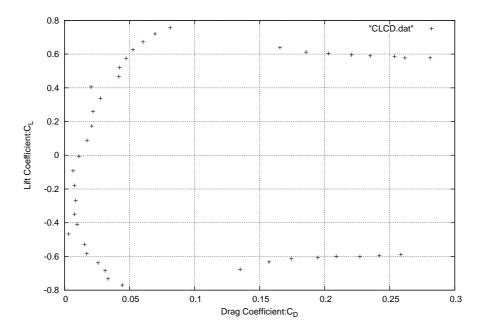
図 2:  $\alpha - C_D$ 



 $\boxtimes$  3:  $\alpha - C_{M_{C/4}}$ 



 $\boxtimes 4$ :  $\alpha - N_0$ 



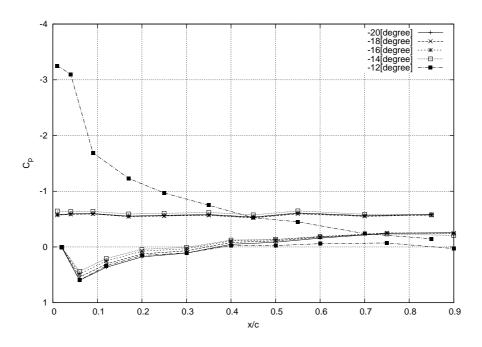
 $\boxtimes$  5:  $C_L - C_D$ 

#### 3.2 圧力計測から得られた圧力係数と圧力分布の整理

表 6: 実験環境の整理 (圧力測定)

2 0. My 4. 200 2 E.E. (12. ) 100 /C)				
温度	$T_a$	31.886 ℃		
静圧	$P_a$	1008.001[hPa]		
レイノルズ数	Re	165810		
空気密度	ho	$1.15129[{ m kg}/m^3]$		
粘性係数	$\mu$	$1.876 \times 10^{-5} [Pa \cdot s]$		
風速	V	38.61[m/s]		

得られた風洞制圧 (大気圧) との差圧を、電圧からパスカルに変換する。このとき使用した 32 チャンネル圧力センサーユニットの仕様により、1[V] が 750[Pa] であることを利用した。



 $\boxtimes$  6: degree = -20, -18, -16, -14, -12

今回の実験で使用した翼型 NACA0012 の理論式を以下に示す。

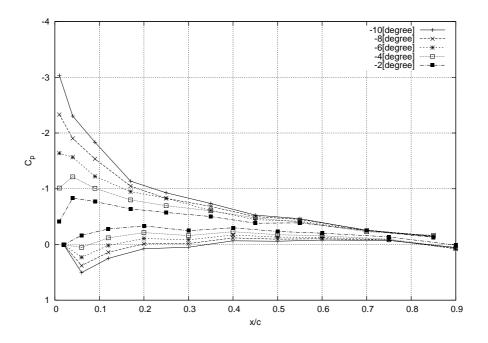
$$\pm y = \frac{0.12}{0.20} \left( 0.29690 \sqrt{x} - 0.12600 x - 0.35160 x^2 + 0.28430 x^3 - 0.10150 x^4 \right) \tag{2}$$

今、翼のy軸に対して翼表面の傾きについて求めたい。これを求めるのに以下の式を用いる。

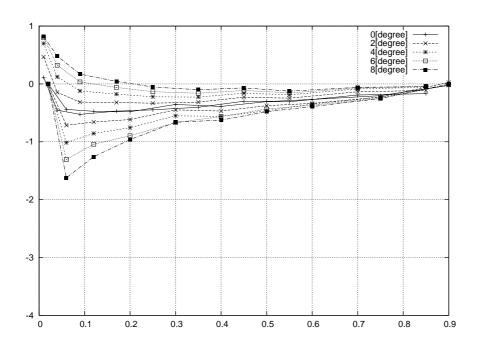
$$\tan \theta_i = \frac{dy}{dx}|_i \tag{3}$$

よって、 $\theta$ を算出するには y の理論式を微分したものに arctan によって  $\theta$ を算出する。計算結果 は以下の通りである。

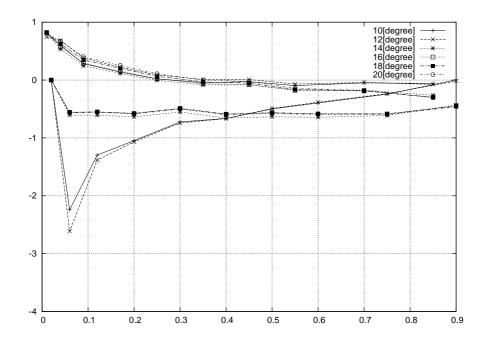
$$\frac{dy}{dx} = \frac{0.12}{0.20} \left( -0.126 + \frac{0.14845}{\sqrt{x}} - 0.7032x + 0.8529x^2 - 0.406x^3 \right) \tag{4}$$



 $\boxtimes$  7: degree = -10, -8, -6, -4, -2



 $\boxtimes$  8: degree = 0, 2, 4, 6, 8



 $\boxtimes$  9: degree=10,12,14,16,18,20

また、各面積にかかる力を算出するため、圧力孔付近に局所面積  $\Delta s_i$  を設ける。その値は求まった角度  $\theta$  を用いて次の式で算出した。

$$\Delta s_i = c \times \frac{x_{i+1} - x_{i-1}}{2} \times \arccos \theta \tag{5}$$

表 7: θの算出

i	x	y'	$\theta$ [radian]	$\Delta s$
1	0.02	0.5459843572	0.499754957	0.002199709
$\begin{vmatrix} 1 \\ 2 \end{vmatrix}$	0.06	0.2645011987	0.2585796015	0.0045823569
3	0.12	0.1378406576	0.1369774836	0.0070235955
$\begin{vmatrix} 3 \\ 4 \end{vmatrix}$	0.2	0.0577033748	0.0576394578	0.0095326869
5	0.3	-7.77726767161646E-005	-7.77726765593596E-005	0.0109961187
$\begin{vmatrix} 6 \\ 6 \end{vmatrix}$	0.4	-0.0372479644	-0.0372307527	0.0103501101
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	0.5	-0.063110998	-0.0630274073	0.0112302430
8	0.6	-0.0821543245	-0.0819702404	0.0114570383
$\begin{vmatrix} 6 \\ 9 \end{vmatrix}$				0.0144025151
	0.75	-0.104105823	-0.1037321496	
10	0.9	-0.1245149763	-0.1238774042	0.0148311867
11	0.01	0.8109317304	0.6813711777	0.0011496268
12	0.04	0.3536763936	0.3399462412	0.0034270225
13	0.09	0.1872947096	0.1851496244	0.0062998036
14	0.17	0.0822925604	0.0821075481	0.0083361389
15	0.25	0.0252375	0.0252321439	0.0097370375
16	0.35	-0.0204724211	-0.0204695616	0.0111388712
17	0.45	-0.0512569835	-0.0512121653	0.0113542163
18	0.55	-0.0732816365	-0.0731508786	0.0143851103
19	0.7	-0.0972871878	-0.0969819846	0.0175132754
20	0.85	-0.1174907206	-0.1169545379	0.017724201

#### 3.3 力測定から得られる数

#### **3.3.1** 最大揚力係数

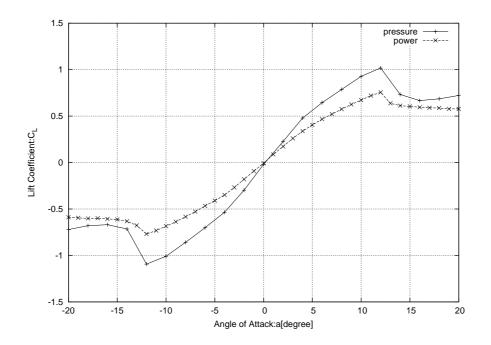
仰角を大きくすると揚力係数が大きくなるが、大きくし過ぎると気流に渦が発生してしまい、逆に揚力係数が減少してしまう。このような境界層剥離が発生する現象を失速といい、失速する直前の揚力係数を最大揚力係数という。今回の実験で算出した揚力係数のグラフの最大値を読むことで、この値を読み取ることができる。

#### 3.3.2 失速仰角

失速仰角は、失速が発生したときの仰角(翼の傾き)のことである。

#### 3.3.3 最大揚抗比

揚抗比とは、揚力と抗力の比であり、この揚抗比が高いほど翼の性能が良いことを示している。 今回の実験で得られた  $C_L-C_D(\boxtimes 5)$  によって、揚抗比の最大値を求めた。求め方は、原点 (0,0) からポーラ曲線に接線を引き、その値を読み取る方法を採用した。



 $\boxtimes$  10:  $\alpha - C_L$ 

表 8: 🛭 の算	算出
最大揚力係数	0.756
失速迎角	$12^\circ$
最大揚抗比	11.316

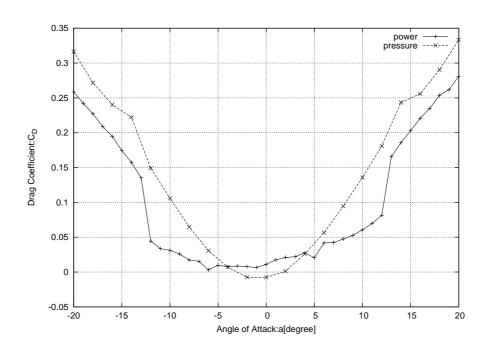
# 4 考察

# 4.1 $C_L \sim \alpha$ の比較

力測定で得られた揚力特性と圧力測定で得られた揚力特性を図 10 に示す。力測定と圧力測定を 比較すると、圧力測定の揚力係数の値の方が大きくなっていることがわかる。力測定は天秤を用 いて計測しているので、圧力測定で測定できていない要素が存在していると考えられる。この要 素として、主に揚力係数は主に流れる気流によって翼が受ける摩擦力が関係していると考えられ る。圧力測定では、翼面に対して垂直方向の力しか計測できないことから推測される理由である。 それ以外の要素としては、センサの計測誤差、翼の寸法誤差等が考えられるが、摩擦による揚力 低下に比べて非常に小さい影響しか無いと考えられる。

# 4.2 $C_D \sim \alpha$ の比較

力測定で得られた揚力特性と圧力測定で得られた抗力特性を図 11 に示す。図 11 を見ると、力測定に比べて中心付近では圧力測定の方が小さく、中心でないところでは圧力測定の方が大きくなっている。これも面に対して平行に働く摩擦力を考慮していないことが挙げられる。仰角が小さい場合は、風流に対して直角平面に翼を投影した面積が小さく、かつ風流による力と翼面の直角方向に働く力と摩擦力がほぼ釣り合っているため力測定では 0 付近となり、仰角が大きい場合



 $\boxtimes$  11:  $\alpha - C_D$ 

は風流に対して直角平面に翼を投影した面積が大きいので、その分風流による力が大きくなり、 翌面の直角方向に働く力の抗力成分が大きくなったため、図 13 のような差が見られていると考え られる。

#### 4.3 誘導抗力

誘導抗力とは、翼の先端部で生じる翼端渦によって生じる抗力のことである。翼の長さが無限大であれば、翼端が存在しないので誘導抗力は発生しないが、翼の上面と下面に存在している圧力差が翼端では圧力の急峻な変化となるため翼端渦を生じる。翼端渦は後方に行くほど内側に入り込む性質があり、渦の外側では上昇気流が発生するので、鳥が飛ぶときにはV字型に並んで飛ぶのが効率のいい飛び方である(参考文献3より)。この誘導抗力は飛行速度が速くなるほど小さくなる性質を持つ。

# 5 まとめ

仰角を変えていく毎に取得した翼が得る揚力と抗力のデータを分析し、仰角との関係性について考察した。

# 6 参考文献

- 1. 機械工学実験2実験書
- 2. http://www.jal.com/ja/jiten/dict/p051.html
- 3. http://kinema-airlines.movie.coocan.jp/museum.html

# 7 風洞実験に対する感想・要望

物体が受ける風の影響は、飛行機に限らず車やバイクなどの高速で移動する物質を制作する上 で無視できないものであるので、機械実験で簡単に体験できたのは良い経験となりました。