UDC 533.695

航空宇宙技術研究所報告

TECHNICAL REPORT OF NATIONAL AEROSPACE LABORATORY

TR-152

二次元二重円弧翼列の遷音速実験

近藤 博 · 蓑田光弘

山崎紀雄·古川 昇

1968年3月

航空宇宙技術研究所 NATIONAL AEROSPACE LABORATORY

TR-130T An Experimental Study of the Melting Phe-Mar. 1967 Yasuhiko AIHARA nomena in the Axisymmetric Stagnation Region of Thermally Highly-Conducting Materials 風があるときのロケットの運動の近似解析お よびランチャ角修正法 An Approximate Analytical Solution for TR-131 1967年4月 毛利 浩 Dispersion of Unguided Rockets Due to Wind with Its Application to the Calculation of Wind Compensation for Launching **TR-132** 軸方向に補強されたパネルの 最大軸圧縮力 1967年4月 築地恒夫 (近似解) Ultimate Axial Forces of Longitudinally Stiffened Plate Panels **TR-133** 解離した極超音速流中での Teflon への熱伝 1967年4月 野村茂昭 達の測定 Measurements of Heat-Transfer to Teflon in Dissociated Hypersonic Flow 高速単段軸流圧縮機の研究 TR-134 藤井昭一,西脇英夫 吉田 晃,五味光男 武田克已,菅原 昇 1967年5月 The Aerodynamic Performance of a Single-Stage Axial-Flow Compressor with Double-Circular-Arc Blades TR-135 同軸型電磁衝撃波管の作動機構 1967年5月 松崎利一 Driving Mechanism of an Electric Shock Tube with a Coaxial Gun TR-136 Nearly-Free-Molecule-Flow におけるオリフ 1967年5月 恩地 瑛,山本稀義 イス型圧力管 Experimental Study of an Orifice-Type Pressure Probe in Nearly-Free-Molecule Flow 梁, 板結合構造物の振動(I) On the Natural Vibration of Plate-Beam Combination Structures(I) 越出慎一,林 塙 武敏 TR-137 1967年6月 洋一 武敏 変厚片持板の静撓みについて Deflection Analysis of Variable Thickness **TR-138** 1967年7月 塙 武敏,越出慎一 Cantilever Plate 多発動機付ヘリコプタの片発停止時における 最適着陸操作一前進速度0の場合— Optimal Vertical Descent Procedure with Partial Power of Multi-Engined Helicop-TR-139 1967年8月 古茂田 真幸 ters -The Case of Rejected Take-Off-TR-140 流線法によるダクト流れ 1967年9月藤井昭一, 宇野威信 Streamline-Curvature Approach to Duct Flow Problems TR-141 マトリクス内力法による半張殻構造の応力解 1967年10月 川島矩郎 析について Semi-Monocoque Structures Solved Numerically by the Matrix Force Method 動的模擬模型による姿勢のオンオフ制御実験 Experimental Studies on Some On-Off 樋口一雄, 堀川勇壮 村上 力, 小川敏雄 真柳光美 **TR-142** 1967年10月 **Attitude Control Systems Using a Dynamic** Model 高負荷燃焼器の一次燃焼領域の研究 Experimental Studies on the Primary Zone **TR-143** 1967年10月 大塚 貞 吉, 鈴 木 邦 男 相波 哲 朗,石井浅五郎 広 瀬 健 樹

of High-Intensity Conbustors

二次元二重円弧翼列の遷音速実験*

| 近 | 藤 | | 博** • 菱 | 田 | 光 | 弘** |
|---|---|---|-----------------|---|---|-----|
| Щ | 崎 | 紀 | 雄 ** ∙ 古 | Л | | 昇** |

High Speed Tests of Compressor Cascades with Double Circular Arc Blade Sections

By Hiroshi KONDO, Mitsuhiro MINODA, Norio YAMAZAKI, and Noboru FURUKAWA

Two-dimensional high speed cascade tests were made of thin double circular arc blade shapes under operating conditions, many of which were typical of compressor mean blade sections. Tests were made with porous walls and were repeated with solid walls; during the solid wall tests, schlieren photographs were made. When losses were low, turning angles did not change significantly below entering Mach numbers of 0.9. The low-speed design angle of attack selected in NACA design charts fell within the low-loss region for Mach numbers below 0.6 in the lowest case and below 0.8 in the highest case. At higher Mach numbers, the minimum loss was obtained at higher angles of attack. The angle-of-attack range for minimum loss was found to be very small at high Mach numbers. Results have also shown the importance of the effect of inlet Mach number on the minimum loss incidence at stagger angles below 20°.

まえがき

現在、当所原動機部で軽量ジェットエンジンの試作 研究が進められている。この研究の一部として五段軸 流圧縮機にもちいられる二重円弧翼列について、われ われは別途行なわれた高速単段軸流圧縮機の研究りと 並行して二次元翼列試験を行なった。二重円弧翼は遷 音速軸流圧縮機に適する翼型として推奨されており, これをもちいた多くの試作圧縮機の実験報告が発表さ れていることは周知の事実であるが", 二次元翼列デ ータの公表されたものがほとんどなく,設計法²⁾のみ が公表されているにすぎない。その設計法の内容も設 計計算用として与えられている図表は大部分が低速用 のもので、高速用の設計に際してどこまで通用するか についてあまり触れておらず、試作機設計に始めて二 重円弧翼列を採用しようとするには信頼性が不十分で ある。このため、われわれは前記五段軸流圧縮機の原 設計において特に問題となった翼断面を中心として、 限られた範囲ではあるが二次元高速試験を行なったの

で、ここにその実験結果を報告する。

1. 試験装置

試験には当所の大気吹出式高速翼列風胴³⁾(第1図) をもちいた。流れの二次元性を確保するため翼列前風 胴壁および翼列間左右壁の多孔壁部分から境界層の抽 気を行ない、軸流流出入速度比³⁾を 0.94~1.04 の間 に納めている。ただしシュリーレン写真撮影時には 翼列間左右壁からの抽気はできない。計測装置,シュ リーレン装置などいずれもこれまでと同じものをもち いた。翼模型も従来のものと 同様に弦長約 30 mm, スパン 90 mm の金属製で翼枚数は 10~11 枚をもち いた。なお翼弦長と流入速度を代表値にとった試験レ イノルズ数は 3×10^5 以上であった。

2. 試験方法

試験は5種類の翼型を表1 に示した翼配備について、迎角iおよび流入マッハ数 M_1 を変化させて行ない、流入状態の測定、3孔ピトー管³⁾による翼スパン中央断面後流測定、翼列中央付近翼の翼面静圧分布の測定およびシュリーレン写真の撮影によって進め

^{*} 昭和42年12月20日受付

^{**} 原動機部

た。翼型の種類は少ないが軸流圧縮機翼断面における 典型的な翼配備例を一通り含んでいる。

流入状態は集合胴における全圧、全温と風胴壁面静 田および3孔ピトー管による流入全圧,流入角を測定 した。この壁面静圧 Pai, 流入全圧 Pai および流入角 α1の測定位置はいずれも翼列前約1弦長上流である。 流出状態の3孔ピトー管による測定はこれまで行なっ た翼列試験と同様に行ない,翼模型後縁から約1/2弦 長下流で翼列に沿って1ピッチ(距離 S)につき流 出全王 P_{tal} と流出角 α_{2l} の分布を求めた。したが って流出角の測定も wake 外の主流中で行ない,流出 全圧の測定に際しては翼列からの流出気流の主流中代 表点でピトー管の向きを気流の向きと平行に固定して トラバースしたが、迎角および流入マッハ数が大きく なるにつれて wake は厚くなり、測定は漸次困難とな った。流出マッハ数は必要に応じて流出平均全圧と実 験室内大気圧 Paun から算出した。なお翼面静圧分布 の測定(準備の都合上 DCA-1型, DCA-2型の2翼型 については行なっていない)は静圧孔測定圧力取出管 を最大厚1.8~1.6mm程度の翼模型に埋め込むため, 模型強度を考慮して背面5点,腹面(前縁付近のみ) 3点に限定した。

3. 性能の表示

翼列性能は, 翼列1ビッチ(距離 S)間における翼列 前後間全圧損失の算術平均値を無次元化した平均全圧 損失係数 ζ (以下損失係数ともいう),静圧上昇率 $\Delta P/q_1$,転向角 ϵ (流入角 α_1 と平均流出角 $\overline{\alpha_2}$ との 差)で表わし,流入マッハ数 M_1 および迎角 i に対 する変化を示した。平均流出角 $\overline{\alpha_2}$ は wake をのぞく 主流中の局所流出角 α_{2i} の算術平均値で表わし,損失 係数 ζ,静圧上昇率 $\Delta P/q_1$ はそれぞれ次式から求め た。

$$\zeta = \frac{1}{Sq_1} \int_0^S (P_{t1} - P_{t2l}) dS$$
$$\frac{\Delta P}{q_1} = \frac{P_{s2} - P_{s1}}{q_1} \approx \frac{P_{atm} - P_{s1}}{q_1}$$

ここで $q_1 = P_{t1} - P_{s1}$

また, 翼面圧力係数 Cp は次式から求めた。

$$C_{p} = \frac{P_{sl} - P_{s1}}{q_{1}} = \frac{P_{sl} - P_{s1}}{P_{t1} - P_{s1}}$$

ここで P_{sl} は翼面静圧孔で測定した局所静圧である。

なお,静圧測定位置は翼弦上の座標(弦長 Cに対す る%)で表わし,翼弦前端を 0,翼弦後端を 100% と した。

試験結果とその検討

4.1 試験結果

図 106~122 では各翼型について喰違角,節弦比ご とに流入マッハ数 M_1 をパラメータに取り,迎角iに 対する転向角 ϵ の変化を示した。比較のために各翼型 に対して NACA の設計法²⁾による計算図表から求め た設計転向角および設計迎角 i_{ref} をそれぞれ一点鎖 線および破線で示した。

図 123~139 では各翼型について図 106~122 と同 じ図面区分により流入マッハ数 M₁ をパラメータに取 って迎角 *i* に対する損失係数 C の変化を示した。比 較のため図 106~122 に記入した NACA の設計法に よる設計迎角を破線で記入した。

図 140~145 にはシュリーレン写真撮影例を示し, 迎角 *i* に対する損失係数 **c** の変化を検討する際の参 考とした。ただしシュリーレン写真撮影の場合には翼 列間境界層抽気が行なわれていないから翼面静圧分布 や**c**の測定を行なっている二次元流の時と同じ *M*₁ の 値で対照できるとは限らない。

なお図 146 には最下部に後述の高速時 く 最小迎角 (↓をつけた各 i)における翼背面最大負圧の測定値例 を,また最上部には高速時 く 最小迎角と喰違角 ξ と の相関を示した。図 146 の下の三つの小図は主として 測定番号 ⑤ と ⑨ について $C_{p\min}$ の低速時最小値 を与える i と高速時 ζ 最小の i とが一致しないこと を示し、また低速での wake 幅との関係を示す。

4.2 流入マッハ数 M1 による転向角 e の変化

あまり明瞭な一義的相関関係は見られないが、本実 験の範囲では厚翼あるいはそりの大きい翼型では M_1 の増加に対して ϵ の変化が少ない範囲は一般にかなり 狭いようであり、 ϵ が大きな減少を示し始める最低限 界の M_1 は i の値によって異なるにしても大きくて せいぜい 0.7 から 0.8 どまりである。これに対して DCA-8 型や DCA-4 型の場合のようにそりも少なく 薄翼である翼型では M_1 が 0.8~0.9 まで増加しても ϵ があまり変化しない例が損失係数 **5** の割合小さい場 合に見受けられる。総じて動翼先端部にもちいられる ようなそりの少ない薄翼では € をほぼ一定に保持でき る臨界マッハ数が高く,翼根部にもちいられるような そりの大きい厚翼では臨界マッハ数が低いという常識 通りの傾向があらわれているわけである。

4.3 迎角 iによる転向角 eの変化

図 106~122 で見ると、 i の絶対値があまり大きく ない限りでは、NACA の設計図表による i の値(iref) を中心にしてより大きいiの範図とより小さいiの範 囲で比較すれば、低速では後者の方が NACA の設計 転向角により近い、すなわちiの値から見てより大き な転向角が得られている。しかし高速になると一般に 後者の方が流入マッハ数 M1 に影響をより強く受けて M₁の増加による € の減少が急である。また図 2~ 105 で & のマッハ特性を見ても一般に i の値が大き い方が, M₁ が順次増加してくが急激にふえ出したと i~C 特性と比較照合すれば、本実験範囲では転向角 e は正の失速よりも負の失速のときの方が M₁ の増加に 対してより急激に減少しやすいといえるようである。 なお NACA の設計法による計算図表から与えられる $i(i_{ref})$ の値は概して M_1 が大きくなると負の失速 (本報では i>0 であってもある一定の M1 において 最少損失係数のiの値より小さい迎角での失速は負の 失速と称する)を起す領域にはいることは後述の通り である。

4.4 損失係数 ζ の変化

図 123~139 で見ると、一般に流入マッハ数 M₁ が 増加するにつれて損失係数くが増加してゆくが、まず 一段階の現象として低速時のときとほとんど同じくの 値を保つiの範囲が急速に減少してゆく。これはi<0 の範囲でとくに著しく、厚翼の場合には i<8°の全範 囲が M₁≈0.7 で負の失速領域になってしまっている 例さえ見られる(図 123; なおこのとき i=0° では $M_1 \approx 0.65$ で明瞭なチョーキングが観測され、 M_1 を 増加させることができなくなった。本実験測定範囲で $M_1 < 0.9$ で明瞭なチョーキングが認められたのはこの ときだけであった)。ただし翼列の失速の定義として は、従来の外国での例にならってあるパラメータ(こ の場合は M_1)の変化に対して最低の ζ の値の 2 倍 になるようなくで翼列は失速状態になったとみなす。 このとき同じ翼配備で i≈13°ではまだくは低速時の 値のままである。M1 がこのようにほとんど低速時の ままの くを"保存"している領域が残っているとき の M₁ 値からさらに増加してゆくと、もはや低速時と

ほとんど変らないくの値はどのiでも得られなくなっ て、最少のくの値も同じiにおける"保存"されたく の値から急激に増加し始めるような M1 の値に到達す る。本実験範囲では s/c のみが異なる翼配備相互間 では s/c の大きい方がこの M_1 の値は高い傾向が見 られた (図 80(b) と 85(b)など)。このような M_1 の 臨界値は本実点範囲では0.8前後であり、いま問題に している i(高速時最小損失迎角)において翼背面静 圧分布測定結果から得た $C_{p \min}$ の値も、この臨界値 の M₁ の付近の流入マッハ数で最小値(図 146 にその 最小値のみをまとめてある)を示す傾向が 見られた (図 32, 56, 62, 69, 74, 80, 85, 91, 97, 103 の各 (b) 図;他の迎角でも高速時く最小点に近い迎角では 同じ傾向が見られる場合がある)。この最小値のとき の翼背面局所最大マッハ数を全圧損失なしとして計算 すると 1.0~1.4 程度になることから,前述の最小の ζの値が"保存"されたζの値より急激に大きくなり 始めるのは翼背面における衝撃波の発生の影響による ものと思われる。一旦このような損失状態になると M₁の増加に対するくの増加は従来よりもきわめて急 ビッチになり、翼列の許容作動範囲として考えられる 比較的低損失の迎角領域はきわめて狭くなるが、くが 最小値を示す
iの値はほぼ一定する。この高速時く最 小点の i 値は本実験範囲では NACA の設計法による 計算図表から算出した i(i ref) より 2~11° 大きく, 喰違角が 20° 以下の場合に特に大きい値を示した(図 146 参照)。したがって "NACA の i ref" は高速時 には一般に負の失速領域にあるわけである。以上によ り二重円弧翼型をもちいた圧縮機では設計迎角の選定 にも off-design 作動のときの性能推定にも常に流入マ ッハ数を考慮した考察が重要になる。またこの高速時 **く** 最小点の*i*における低速時の**く**の値を見ると、 "NACA の i ref" における低速時の 5 の値 (低速で は他の i におけるとくらべてほぼ最小)の2倍(正の 失速迎角に対するくの値)に近い値になっていて,後 流測定結果では wake の幅が背面側あるいは腹面側で (または両面で同時に) i=0 のときの値から増加し始 める迎角に相当する。図 146 (中央部) にこの低速時 wake 幅変化の一例を示した。測定番号は表1におけ る翼配備区分番号に一致する。なお図 146 には翼配備 一定のまま迎角を変化させたときの低速時 C_{pmin}の 変化例(測定値)も点線で示しておいたが、これを見 ると翼背面最大負圧が最小になる正の迎角と高速時く 最小点のiとは一致していない。したがって理論計算 により低速時翼背面最大負圧最小の条件で高速時く最

小点のiを求めることは適当ではない。翼面静圧分布 測定結果を見ると高速時く最小点のiにおける低速時 翼背面最大負圧点は"NACA の i ref"(一般に 0°付 近)における静圧分布に比較して極端に前縁に近いも のが多く、しかも前述のように翼背面最大負圧最小の iからも離れているから一旦高速になれば衝撃波の発 生により流れは翼前縁付近ですでにはくりして大きな 全圧損失を生じそうである。シュリーレン写真によっ て現象を見よう。まず高速時に負の失速領域になる i=0°においては (図 140 の厚翼 DCA-2 型ではあ まり判然としないが)翼腹面前縁(翼列間流路入口咽 喉部腹面付近)から強い衝撃波が隣接翼背面にのびて 流れをはくりさせている (図 140, 143)。つぎに正の 失速領域にある i≈10°付近の写真例 (図 142, 145) では翼背面からはくりを伴う強い衝撃波が隣接翼の前 縁直前上流までのびている。両者の中間の i (高速時 く最小点)の例(図 141, 144)では翼背腹面ともに衝 **撃波はやや弱いようであり、結局集中的に強い衝撃波** が発生しないことが幸して同一翼配備では高速時に限 ってくが相対的に(くの絶対値は低くなくても)極小 となったように見受けられる。

5. む す び

多孔壁による境界層抽気を行ないながら二重円弧翼 列の二次元風洞実験を行ない、以下の結果を得た。

- (イ) 薄翼で全圧損失が小さい場合には迎角一定時の 転向角は流入マッハ数が0.9なっても実質的には 低速時の値のまま保たれる。
- (ロ) 流入マッハ数が高くなると全圧損失係数最小の 迎角は 0°付近から逐次増加した。これは低速時 全圧損失係数最小となる迎角の付近で流入マッハ 数の増加に伴う全圧損失の増加が急であったこと による。
- (Y) 流入マッハ数が高くなると翼列の作動可能範囲 は低速時に比しきわめて狭くなった。全圧損失係 数最小の迎角はマッハ数とともに次第に増加し, NACA の設計図表から求めた設計迎角より 2°~ 11°大きい角度でほぼ飽和してそれ以上では流入 マッハ数に関せず一定となった。この飽和した角 度の値は低速時における正の失速迎角の値に近 い。したがって喰違角 20°以下では特に大きかっ た。
- (+) 低速時における全圧損失最小迎角およびこの迎 角における転向角の値は NACA 設計図表から算 出した値とほぼ一致した。

(対) 以上により圧縮機設計に二重円弧翼型を採用する際には設計迎角の選定にも off-design 作動のときの性能推定にも常に流入マッハ数を考慮した考察が重要になる。

本報告は二重円弧翼列の典型的翼配備ではあるが限 られた範囲での二次元実験結果にすぎない。しかし従 来皆無に近かった高速実験公表データが得られたこと により,二次元二重円弧翼列の空力設計について一応 の実験的裏付けが作られたものと思われる。今後もさ らに研究を進める予定である。なお本実験データと NACA 設計図表との個々の翼配備についての定量的 比較を中心とした検討結果については別報で報告す る。

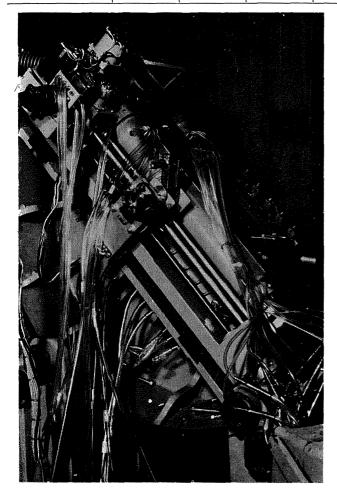
以上で本報告を終るに当り実験遂行に際していろい ろ有益な御指示をいただいた当所の松木部長, 鳥崎室 長および藤井技官, ならびに空気源の運転を担当され た諸氏に対し末尾ながら深く謝意を表します。

対 文 献

- 1) 藤井昭一,西脇英夫はか;高速単段軸流圧縮機 の研究,航技研報告 TR-134 (昭和42)
- Members of Compressor and Turbine Research Division; Aerodynamic Design of Axial-Flow Compressors, Vol. 2, NACA RM E 56 B 036 (1965)
- 近藤 博,義田光弘はか;高速翼列の実験について,航技研報告 TR-44 (昭和38)
- 4) J.C. Dunavant & J.C. Emery; Two-dimensional Cascade Investigation at Mach Numbers up to 1.0 of NACA 65-series Blade Sections at Conditions Typical of Compressor Tips, NACA RM L 58 A 02 (1958)
- 5) J.C. Emery & J.C. Dunarant; Two-dimensional Cascade Tests of NACA 65-(Cl₀A₁₀)10 Blade Sections at Typical Compressor Hub Conditions for Speeds up to Choking, NACA RM L 57 H 05 (1957)

| | | | | , | | | | | | |
|-----------------|----------|----------------------------|------------|---------------------|-----------------|--|-----------------------|-----|--|--|
| 翼型 | そり θ° | 最 大 翼 厚 比 <i>t/c</i> | 節弦比 s/c | 喰 違 角 <i>€</i> ° | 前後縁 半径比 r | 流入角 _{α1} ° (<i>i</i> =0) | 試 験 迎 角 <i>i</i> ° | 区分 | | |
| DCA-1 | 23.2 | 0.10 | 0.565 | 7.9 | 0.007 | 19.5 | $-4 \sim +21.8$ | R 1 | | |
| (1 RR) | 23.2 | 0.10 | 0.755 | 7.9 | 0.007 | 19.5 | $-4 \sim +18.8$ | 2 | | |
| DCA-2 | 37.9 | 0.085 | 0.55 | 13 | 0.009 | 31.95 | $-6 \sim +17$ | R 3 | | |
| (3 RR) | 37.9 | 0.085 | 0.735 | 13 | 0.009 | 31.95 | $-6 \sim +12$ | 4 | | |
| 以下翼面静圧分布測定併用 | | | | | | | | | | |
| | 26.2 | 0.06 | 0.554 | 8 | 0.006 | 21.1 | $-4 \sim +22$ | 5 | | |
| | 26.2 | 0.06 | 0.739 | 8 | 0.006 | 21.1 | $-8 \sim +19$ | 6 | | |
| DCA-3 | 26.2 | 0.06 | 0.554 | 19.4 | 0.006 | 32.5 | $-6 \sim +15$ | 7 | | |
| (1 SM 3 RM) | 26.2 | 0.06 | 0.739 | 19.4 | 0.006 | 32.5 | $-6 \sim +12$ | S 8 | | |
| | 26.2 | 0.06 | 0.554 | 35 | 0.006 | 48.1 | $-6 \sim + 9$ | 9 | | |
| | 26.2 | 0.06 | 0.739 | 35 | 0.006 | 48.1 | $-6 \sim +12$ | R10 | | |
| | 11.2 | 0.06 | 0.738 | 30 | 0.006 | 35.6 | -4~+12 | R11 | | |
| DCA-8 | 11.2 | 0.06 | 0.924 | 30 | 0.006 | 35.6 | $-4 \sim +12$ | 12 | | |
| (1 RM 2 RT) | 11.2 | 0.06 | 0.738 | 45 | 0.006 | 50.6 | $-3 \sim +13$ | R13 | | |
| | 11.2 | 0.06 | 0.924 | 45 | 0.006 | 50.6 | $-3 \sim +13$ | 14 | | |
| | 18.12 | 0.053 | 0.85 | 23 | 0.010 | 32.0 | $-6 \sim +12$ | 15 | | |
| DCA-4 (2 RM) | 18.12 | 0.053 | 0.85 | 31 | 0.010 | 40.0 | $-6 \sim +12$ | R16 | | |
| (=) | 18.12 | 0.053 | 0.85 | 39 | 0.010 | 48.0 | $-6 \sim + 8$ | 17 | | |

表 1 二重円弧翼列実験範囲



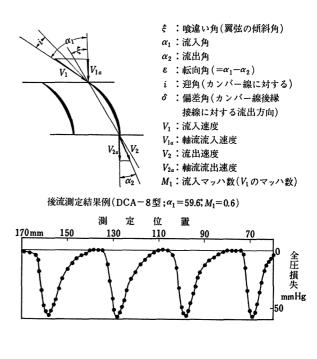
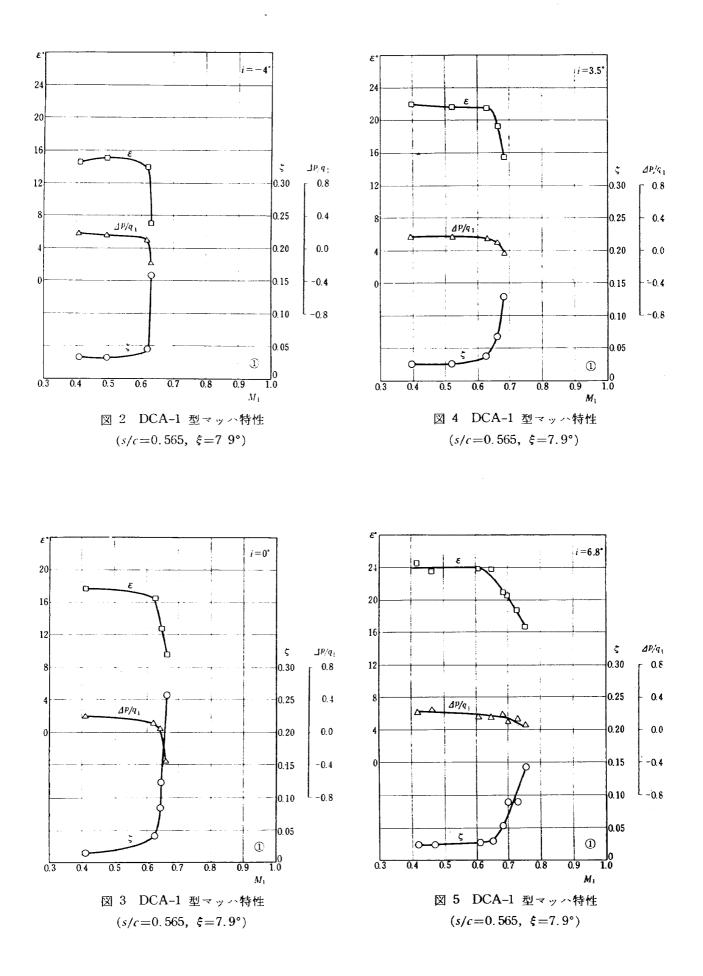
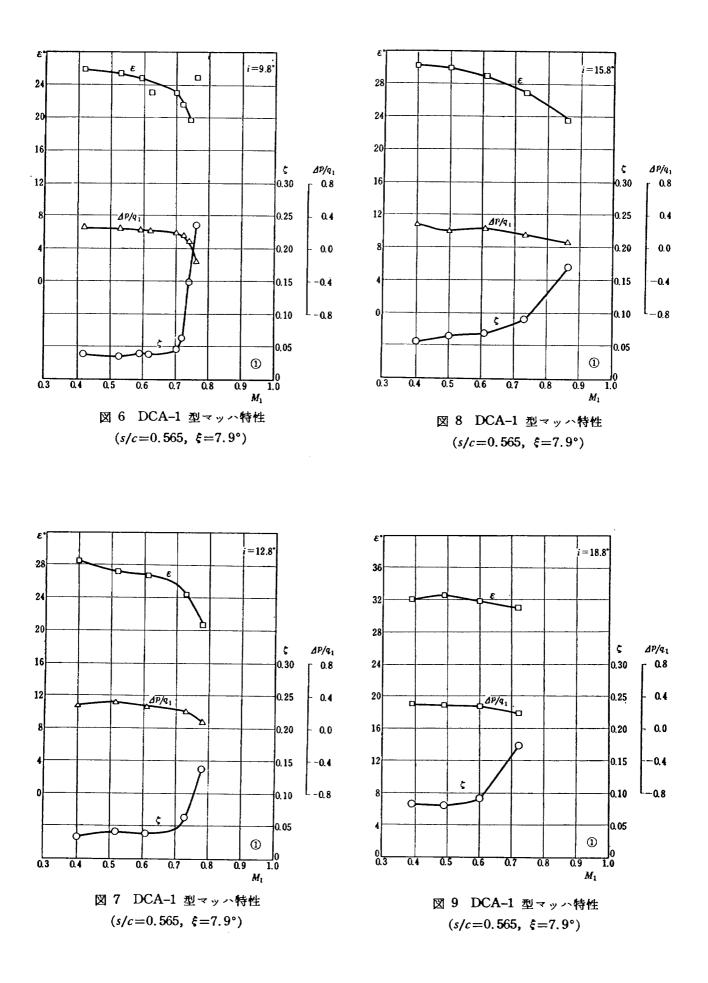
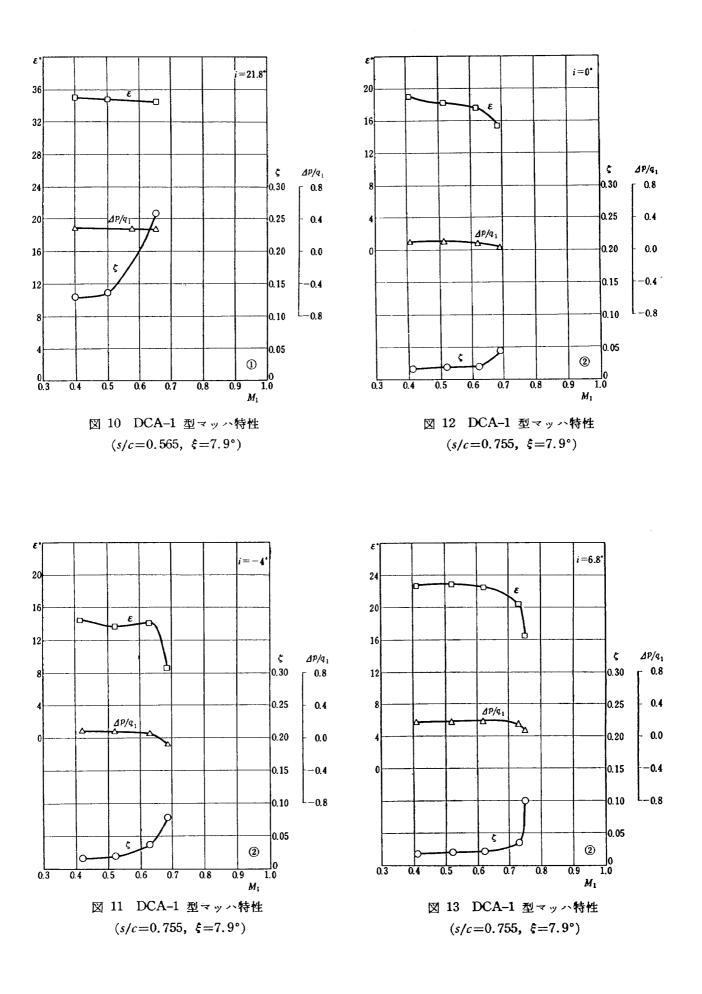
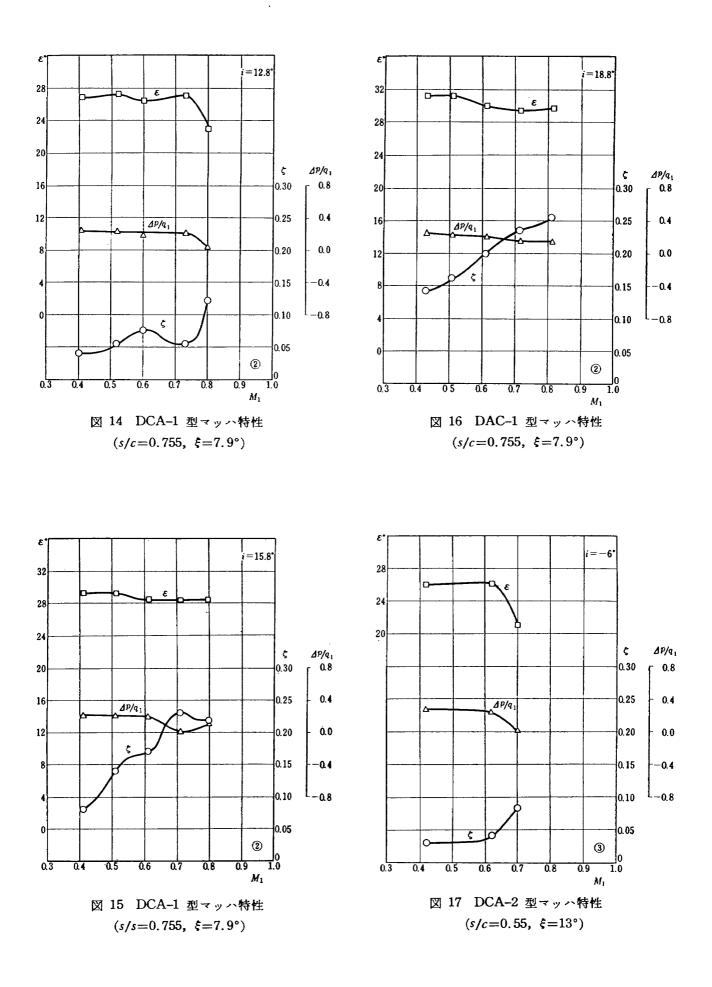


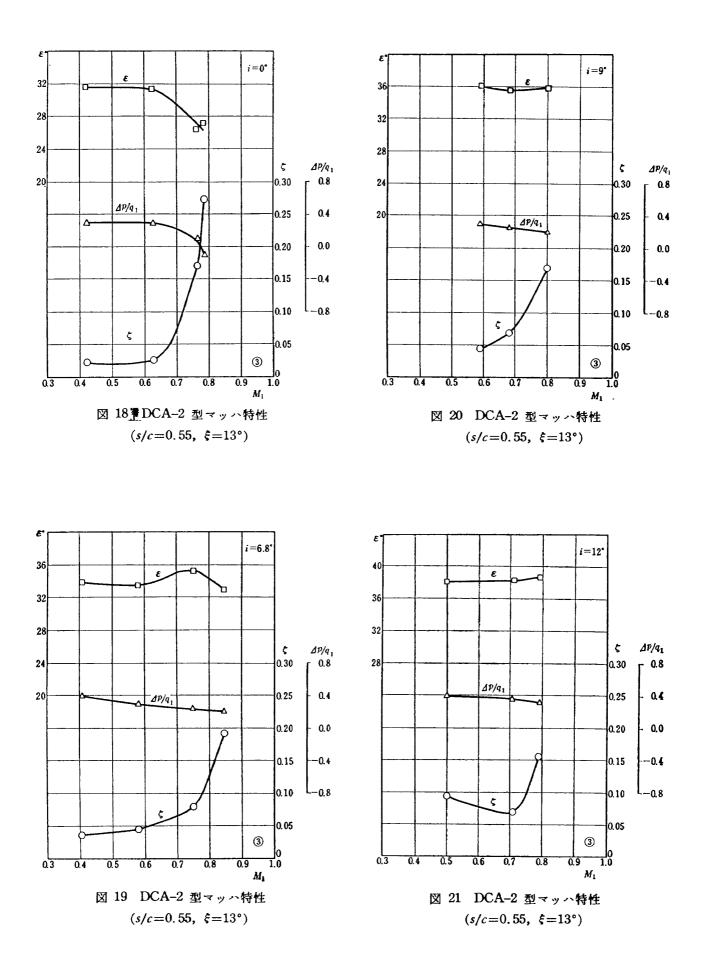
図 1 高速翼列風胴

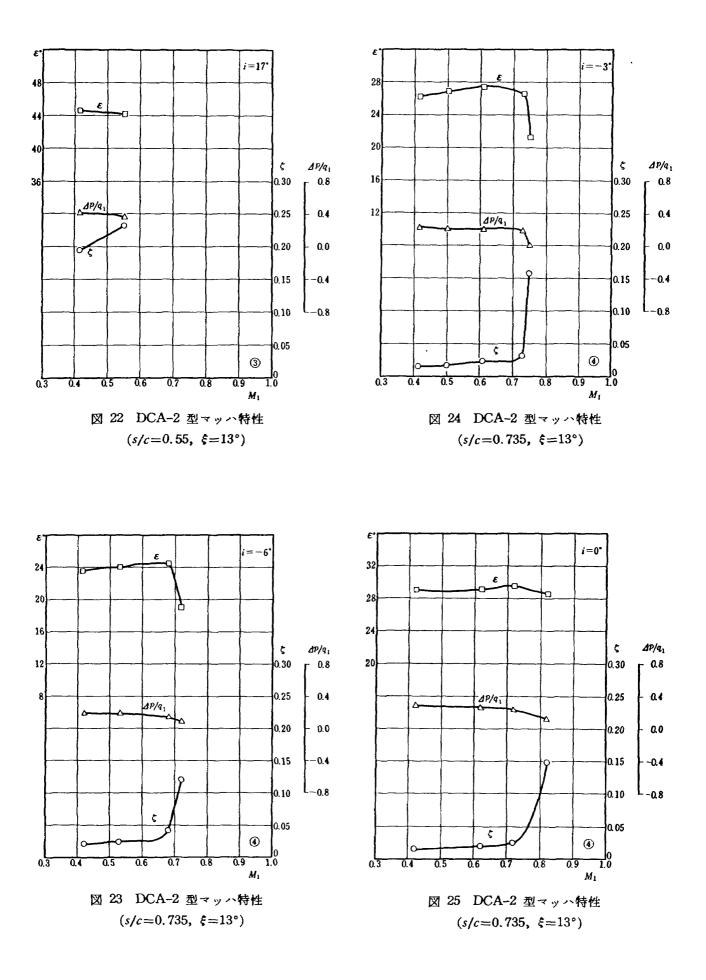


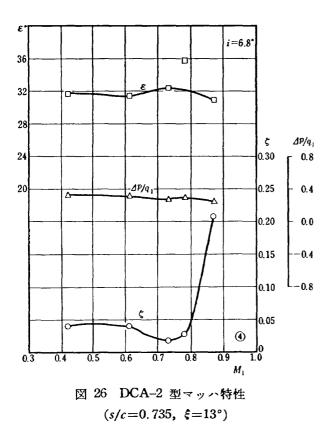


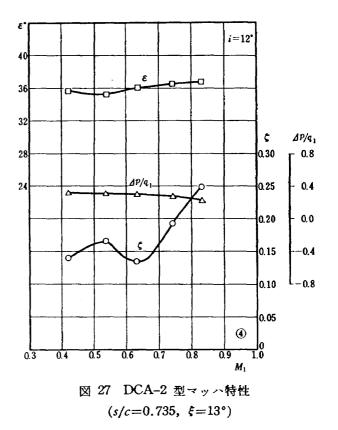


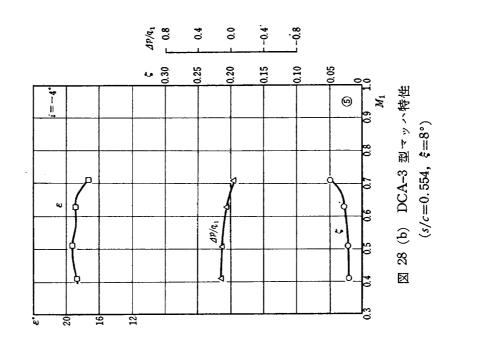


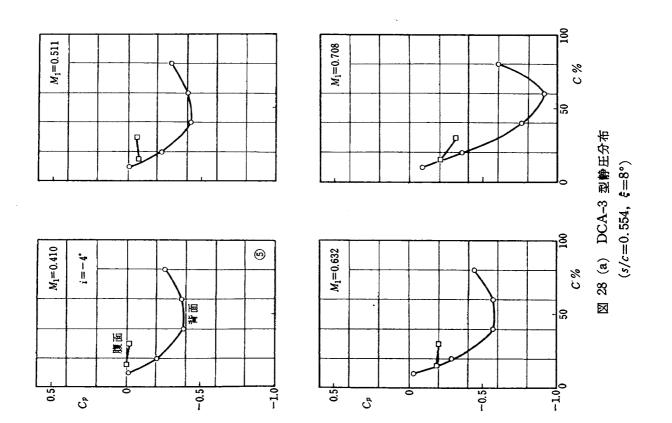


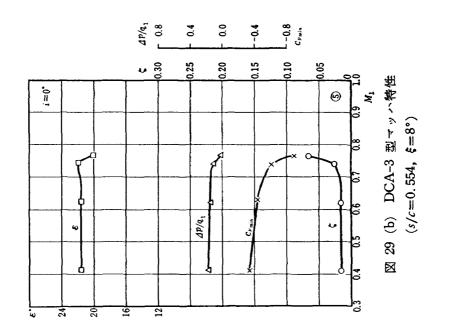


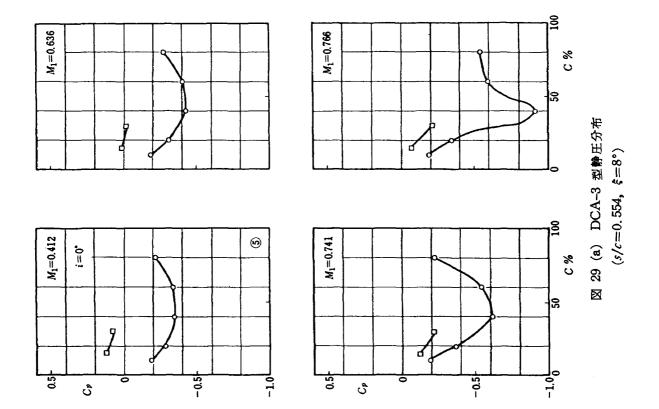




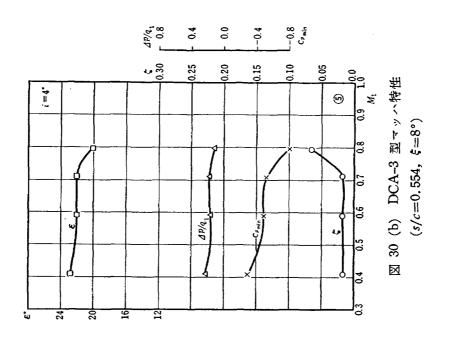


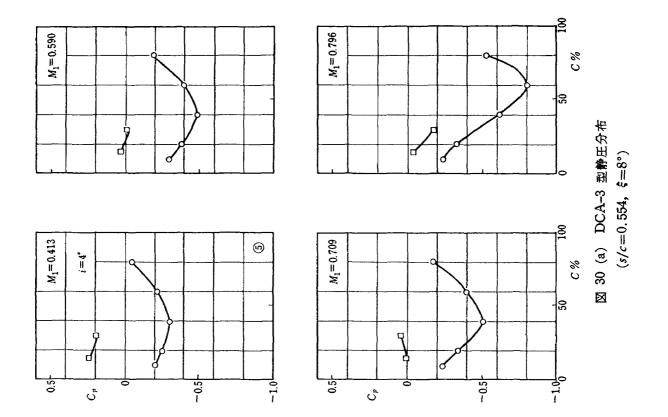


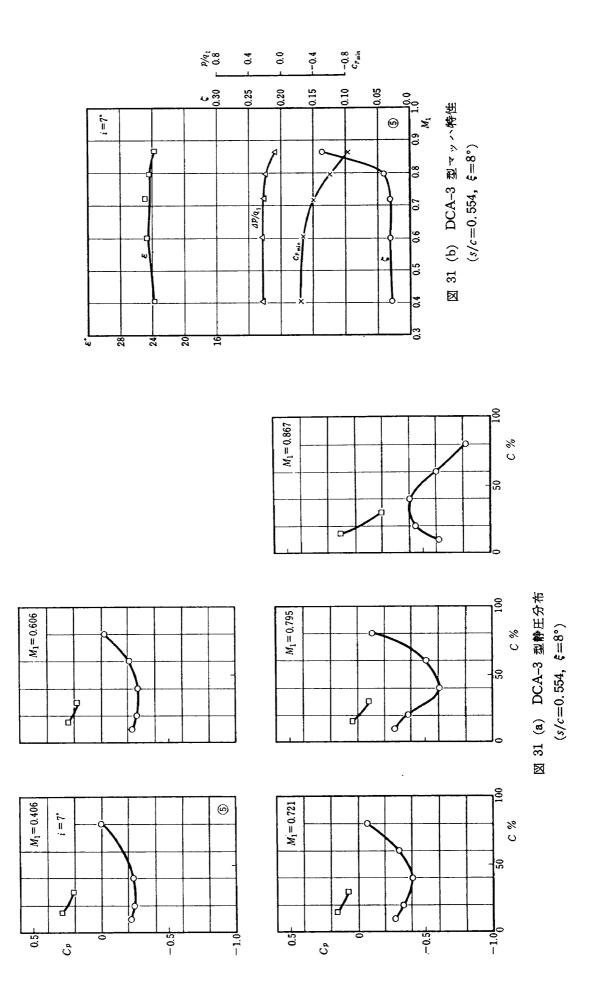


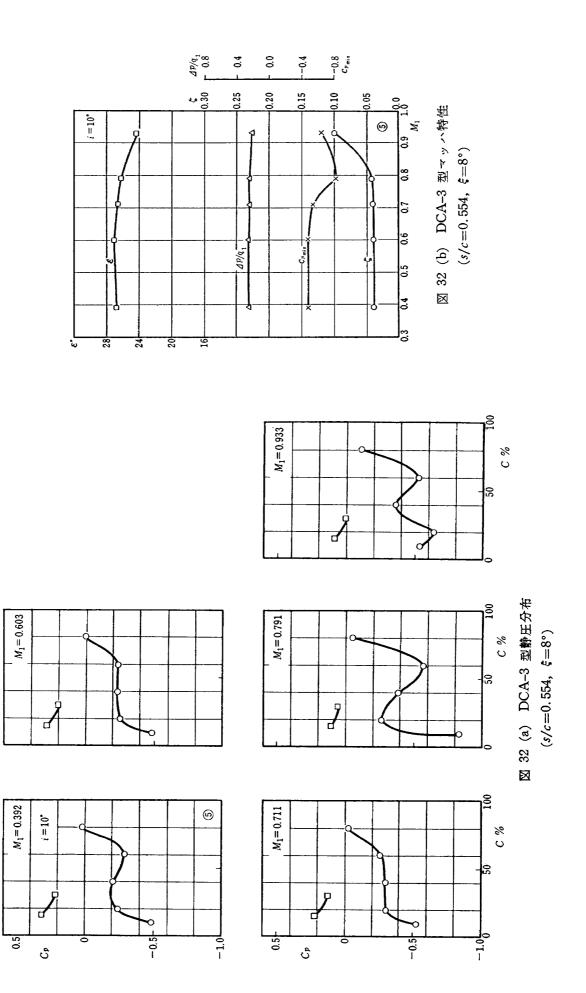


14

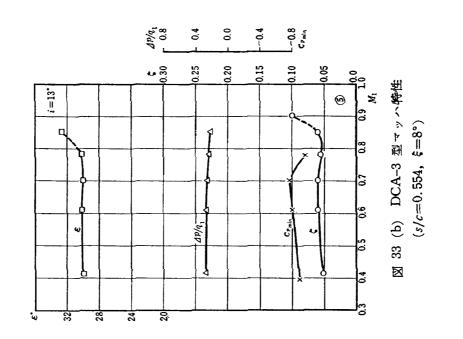


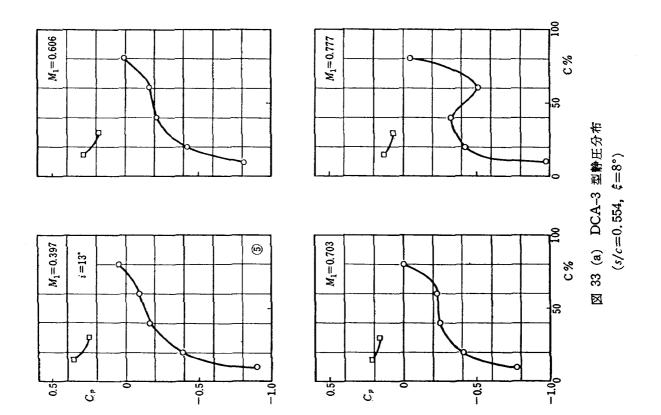


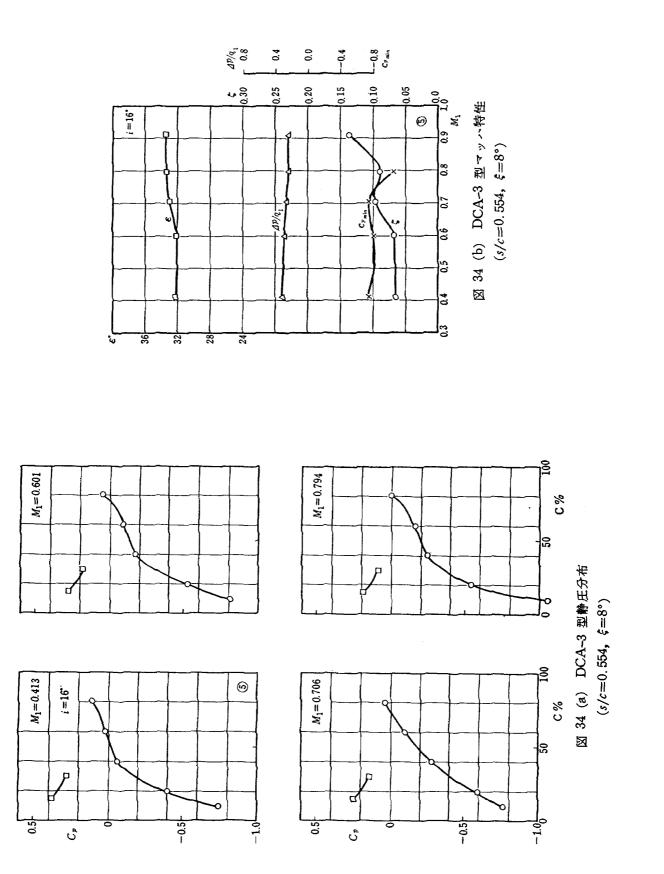


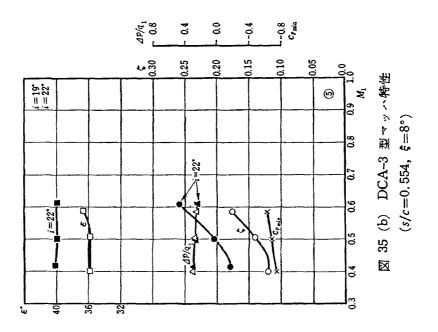


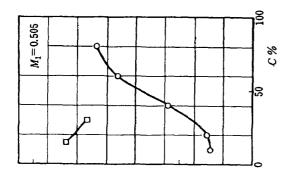


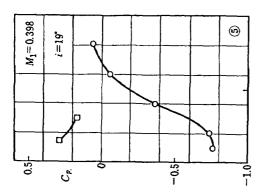


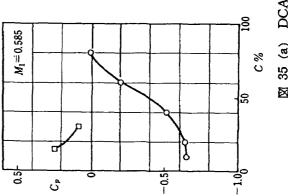




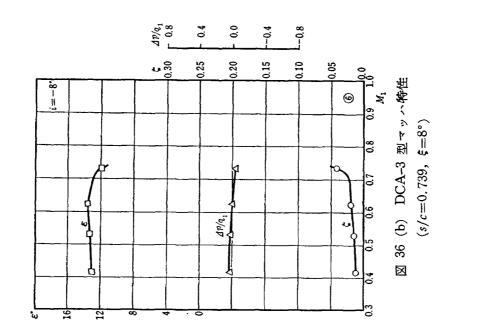


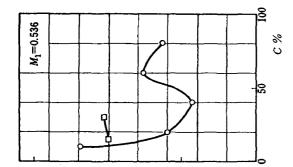


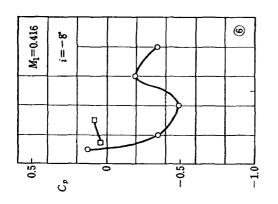












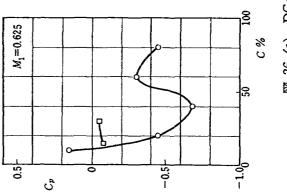
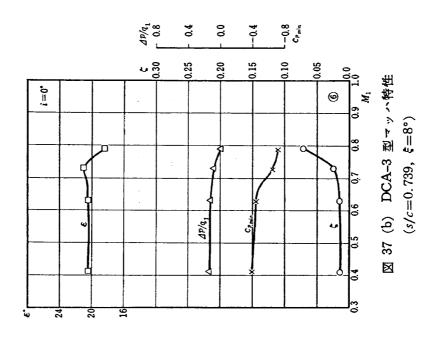
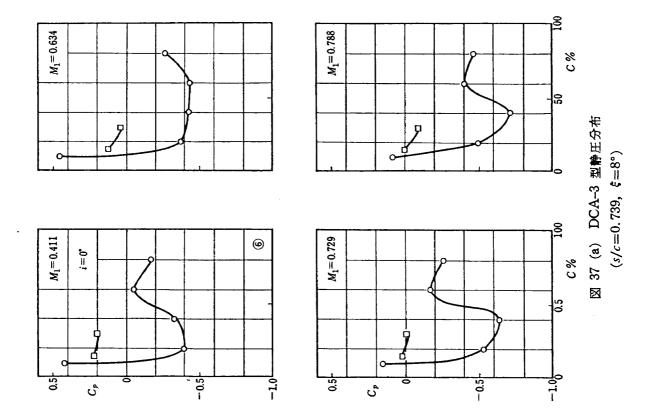
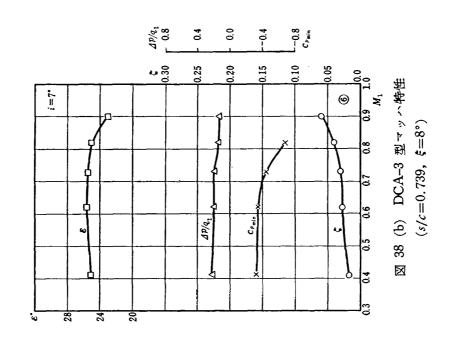


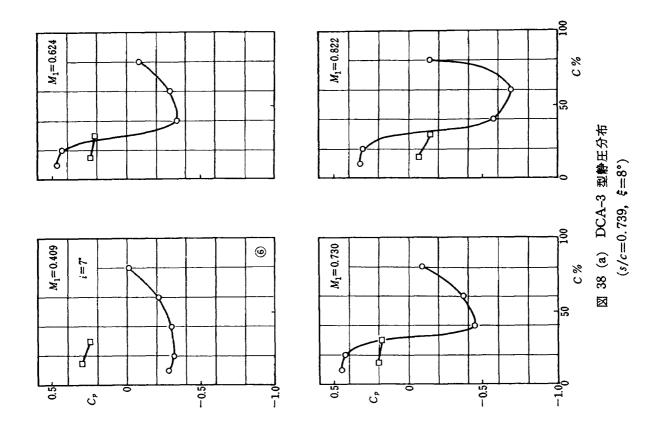
図 36 (a) DCA-3 型静圧分布 (s/c=0.739, \$=8°)

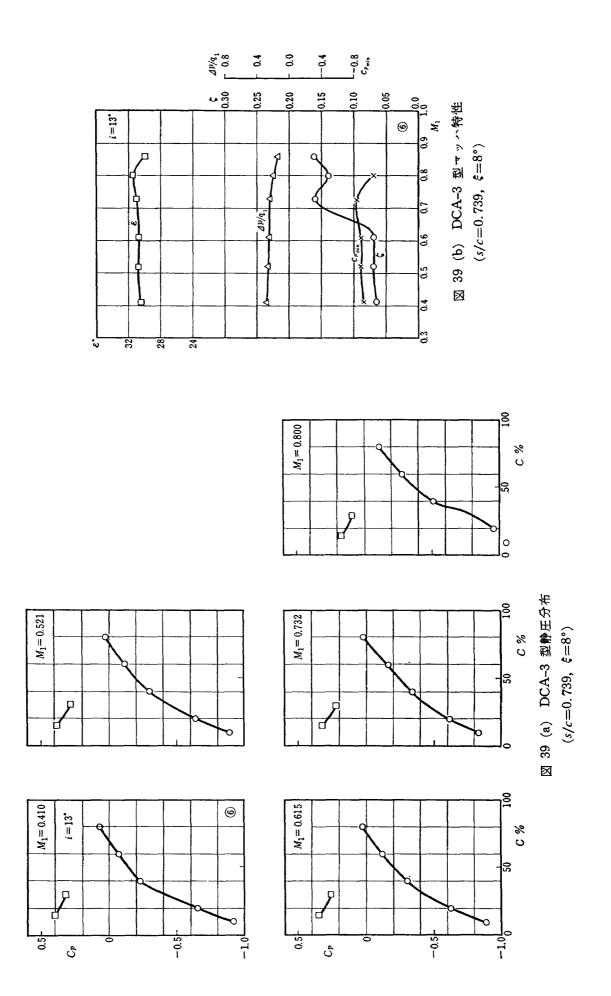


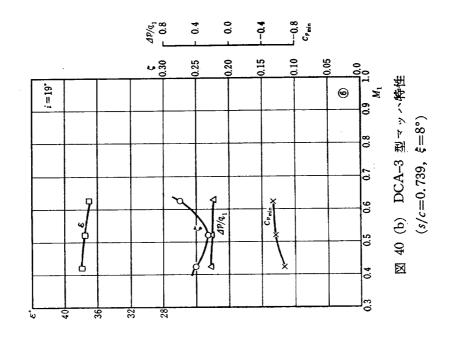
J

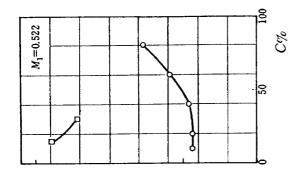


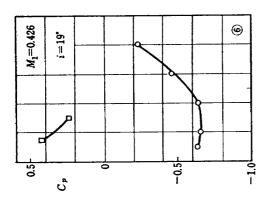


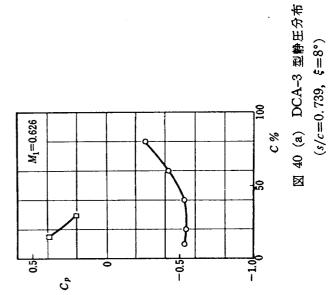


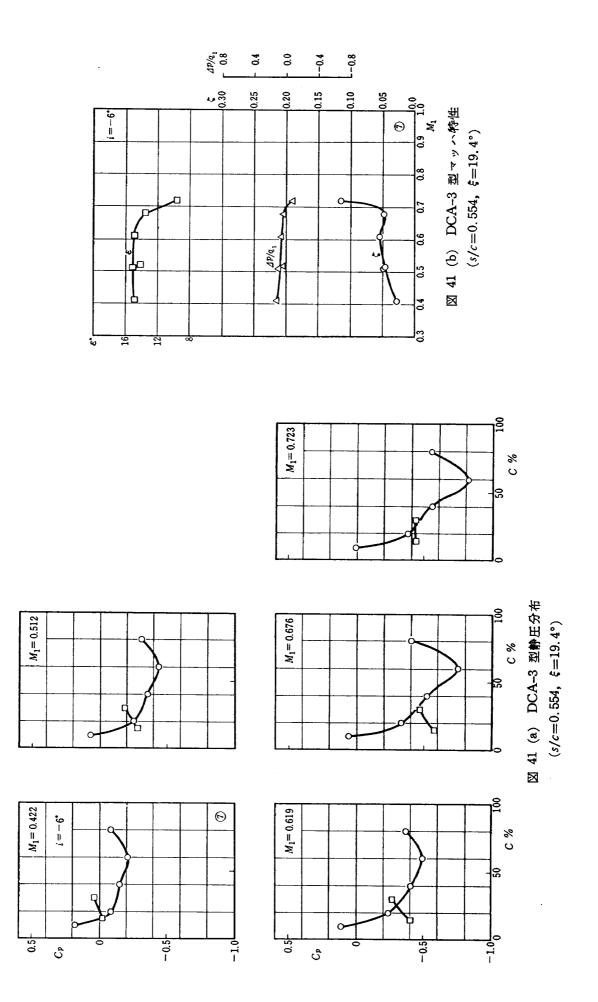


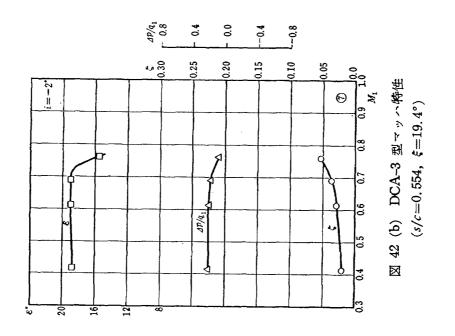


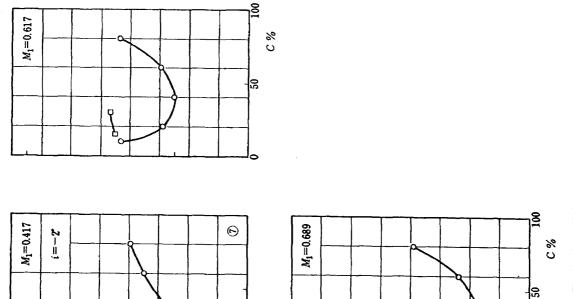












0.5

c,

-1.0

0

ò

-0.5

-1. -1.

ł

0

0.5

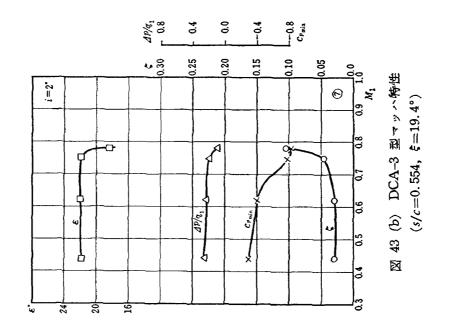
ပုံ

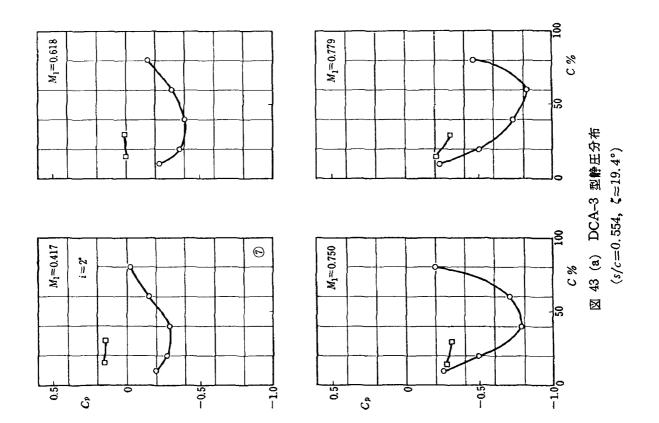
0

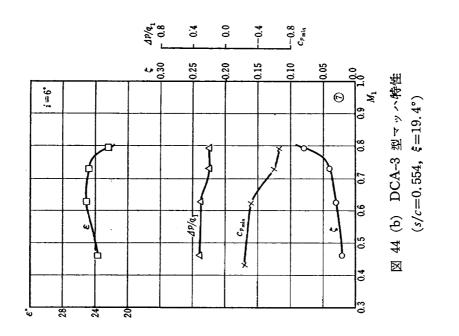
-0.5

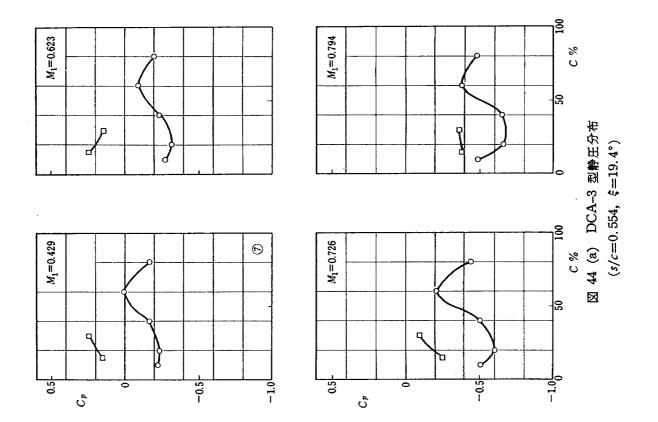
図 42 (a) DCA-3 型静圧分布 (s/2=0.554, \$=19.4°)

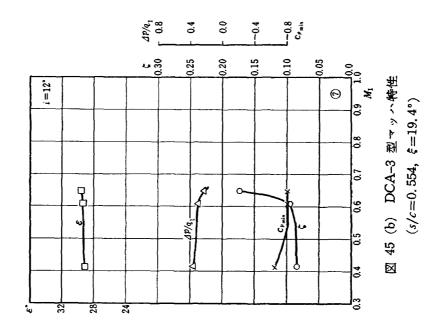
This document is provided by JAXA.

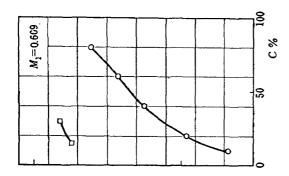


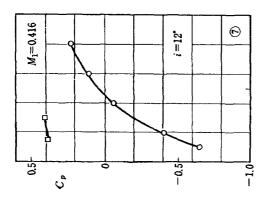


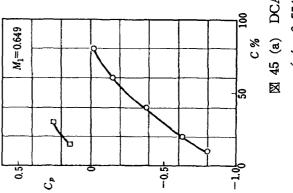


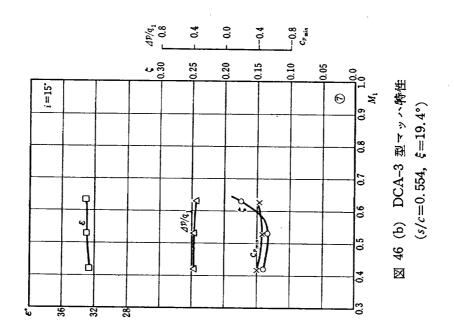


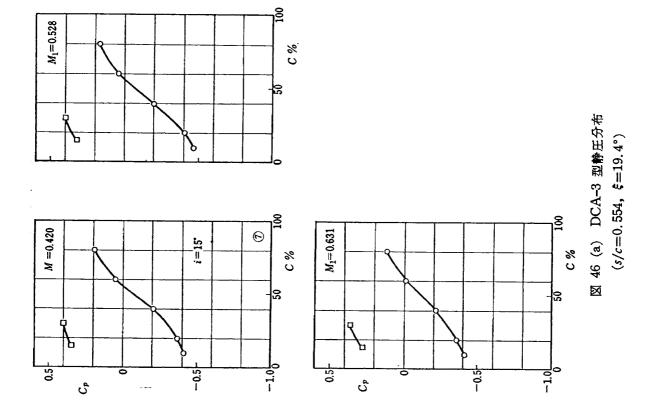


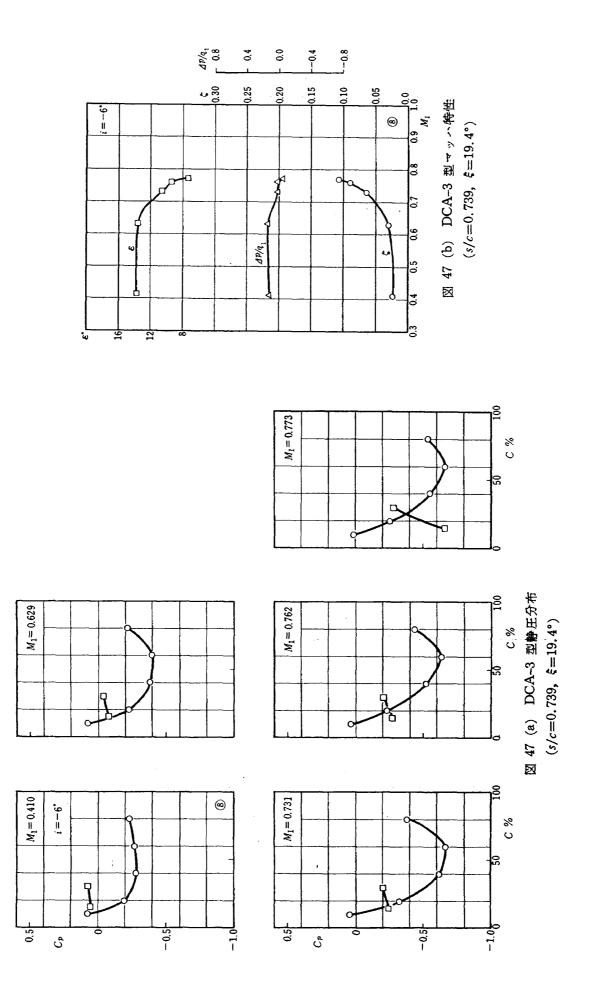


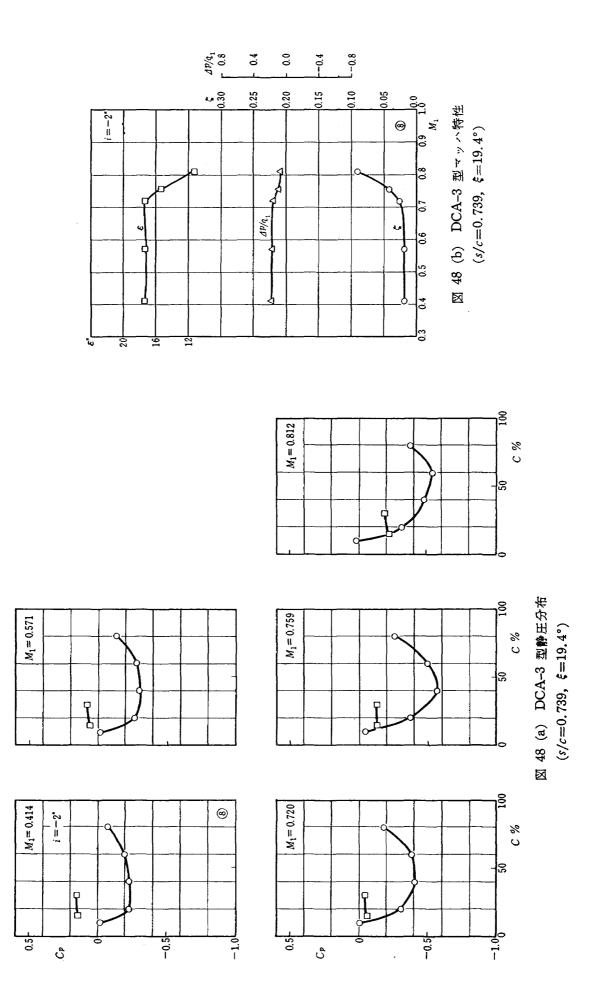


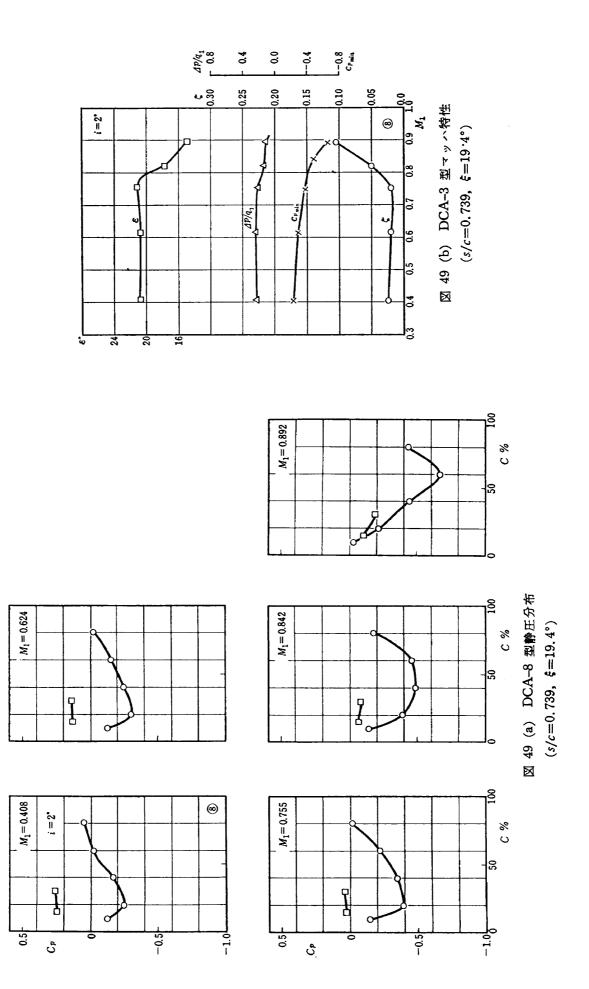




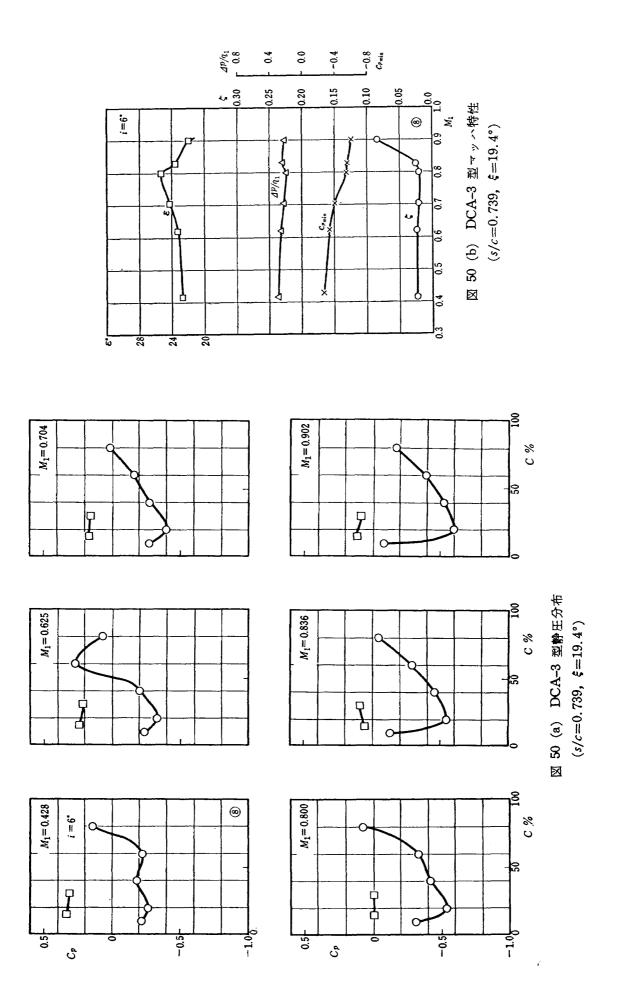


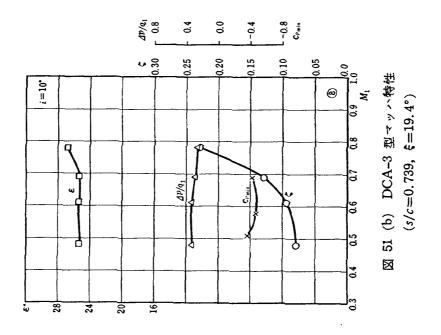


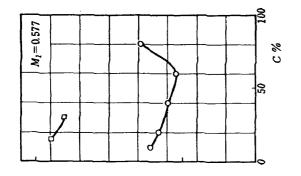


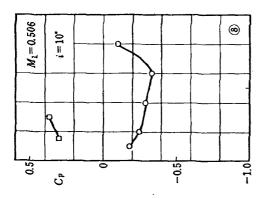


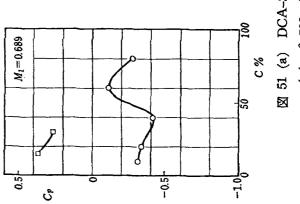
.



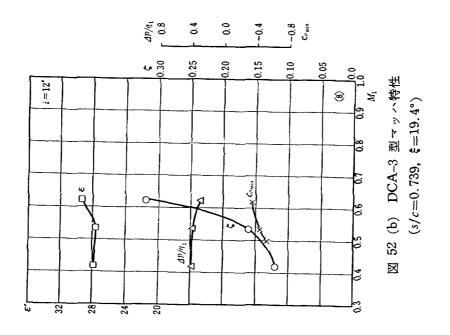


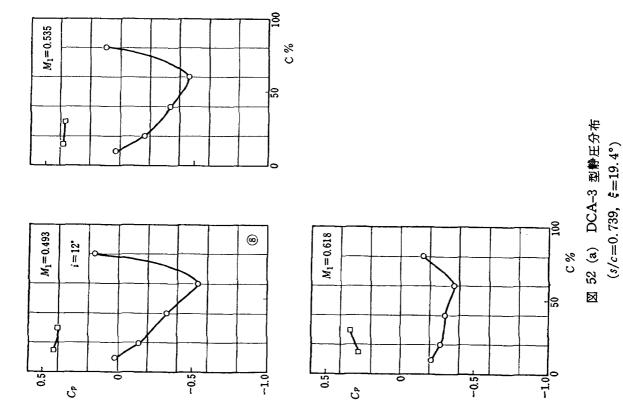


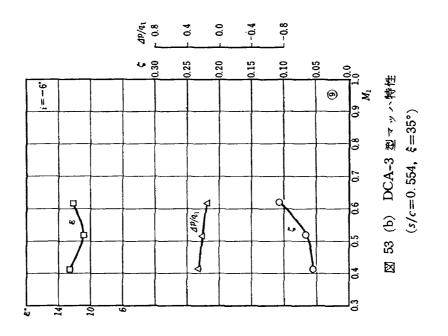


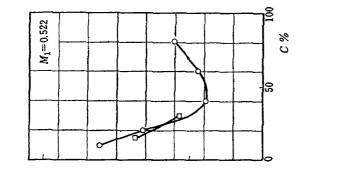


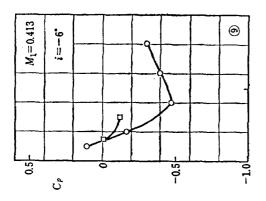


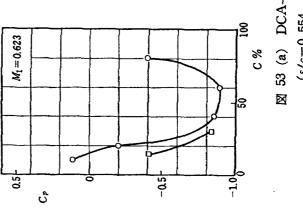


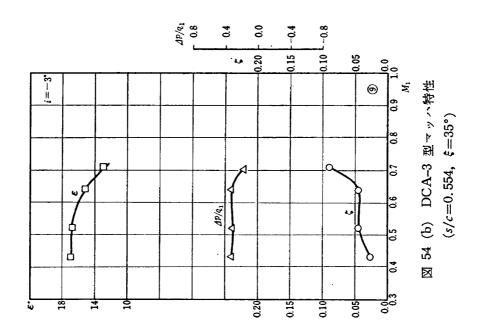


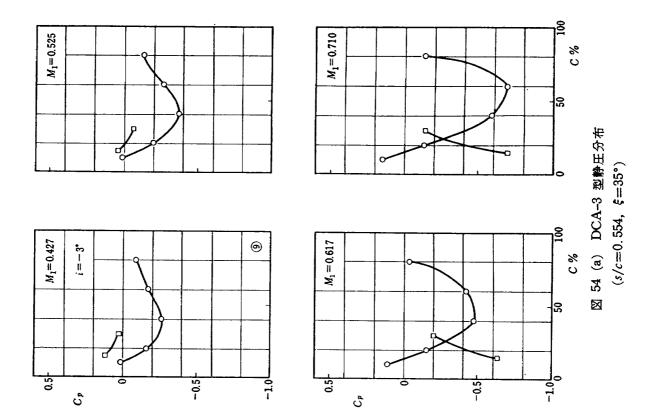


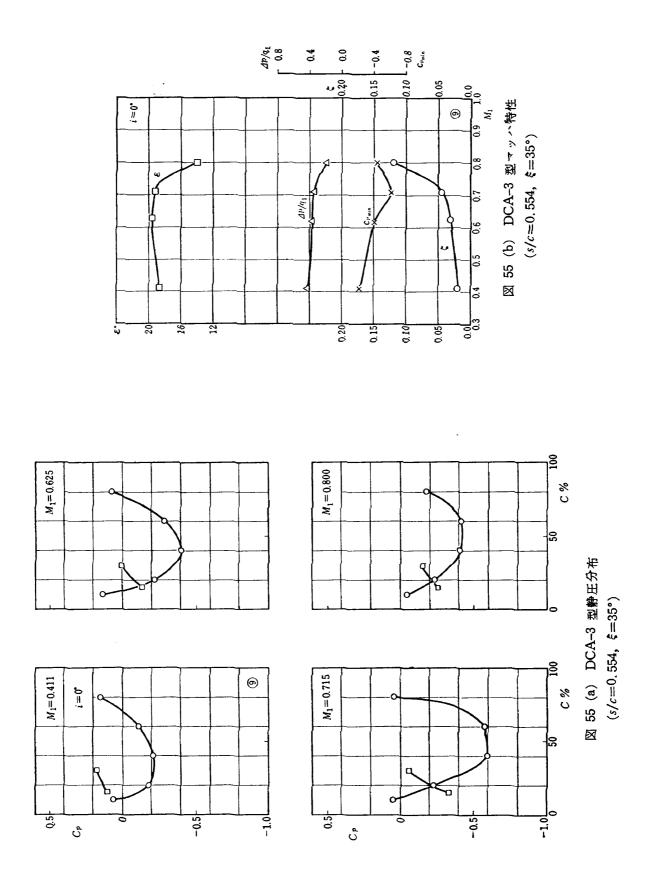


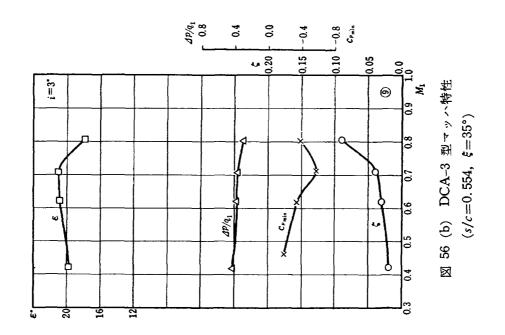


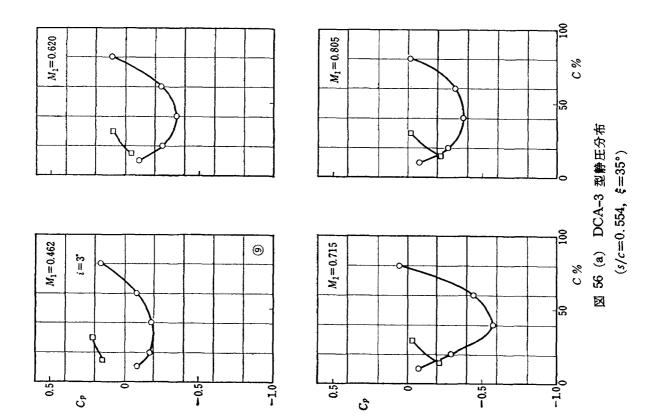


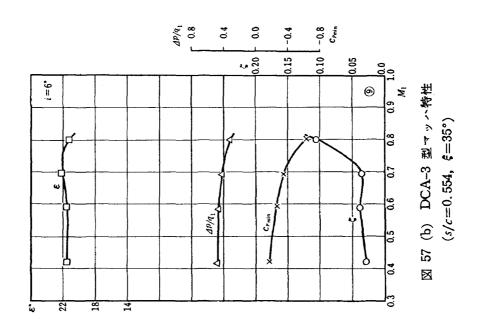


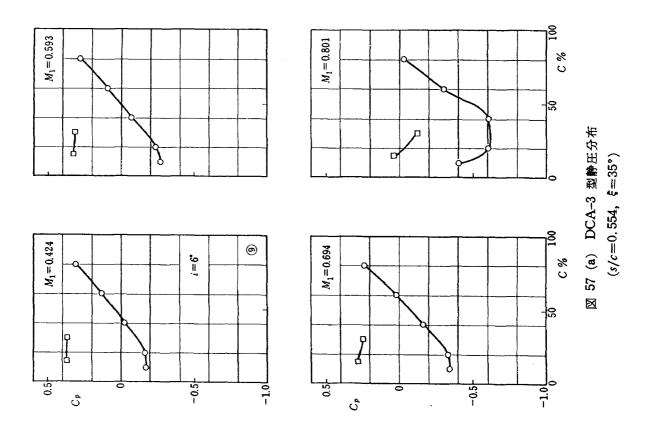


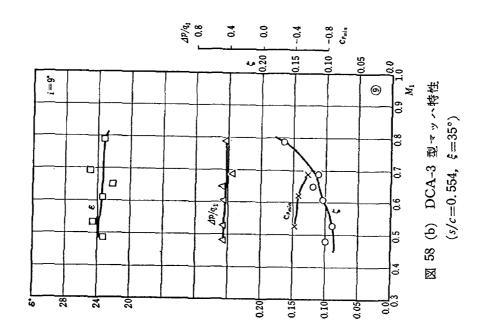


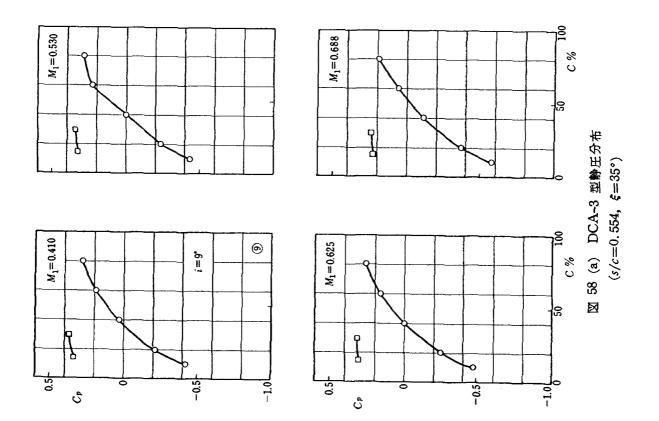


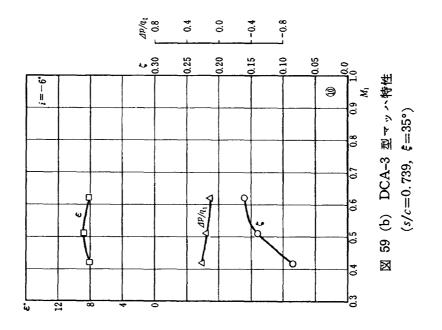


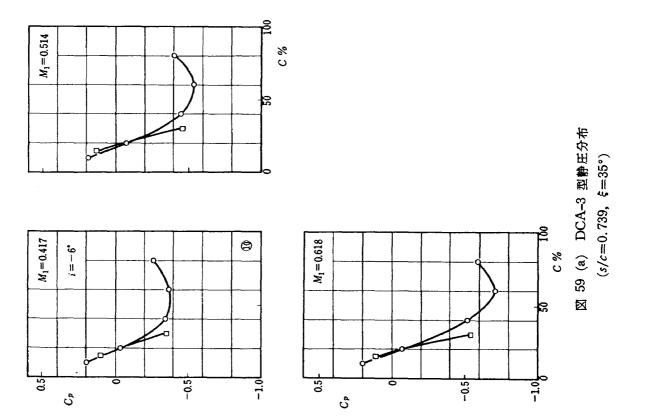


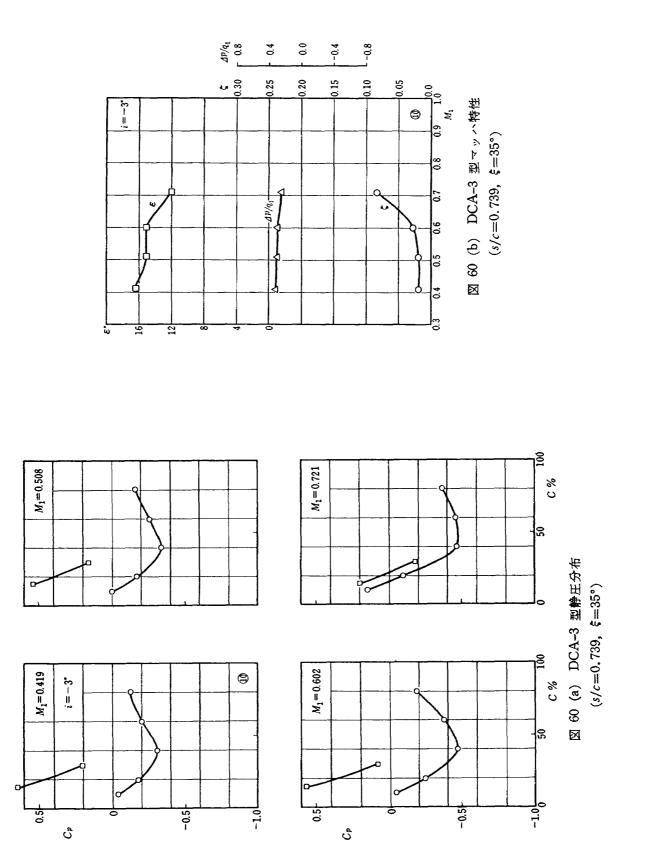


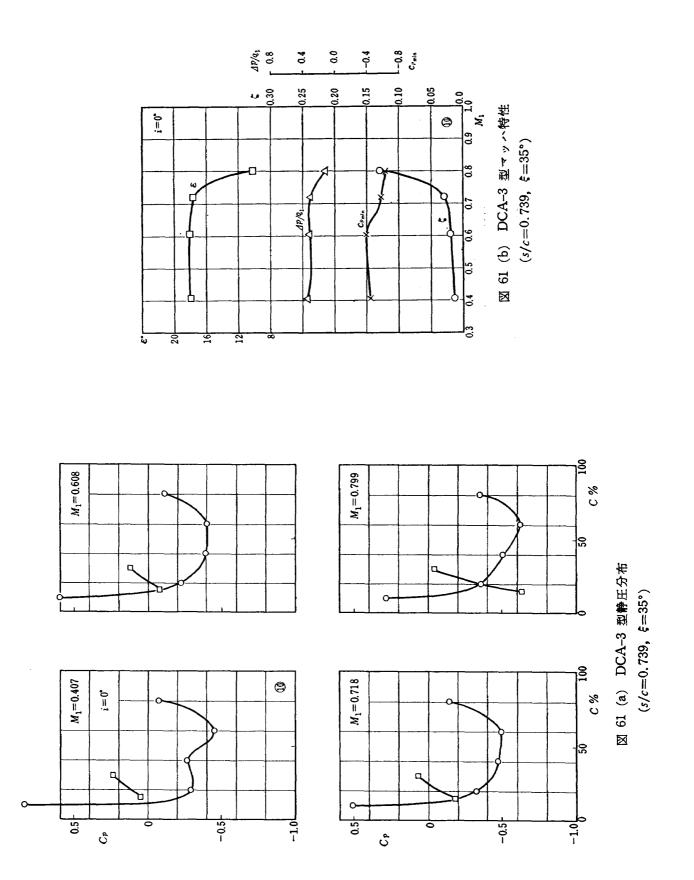


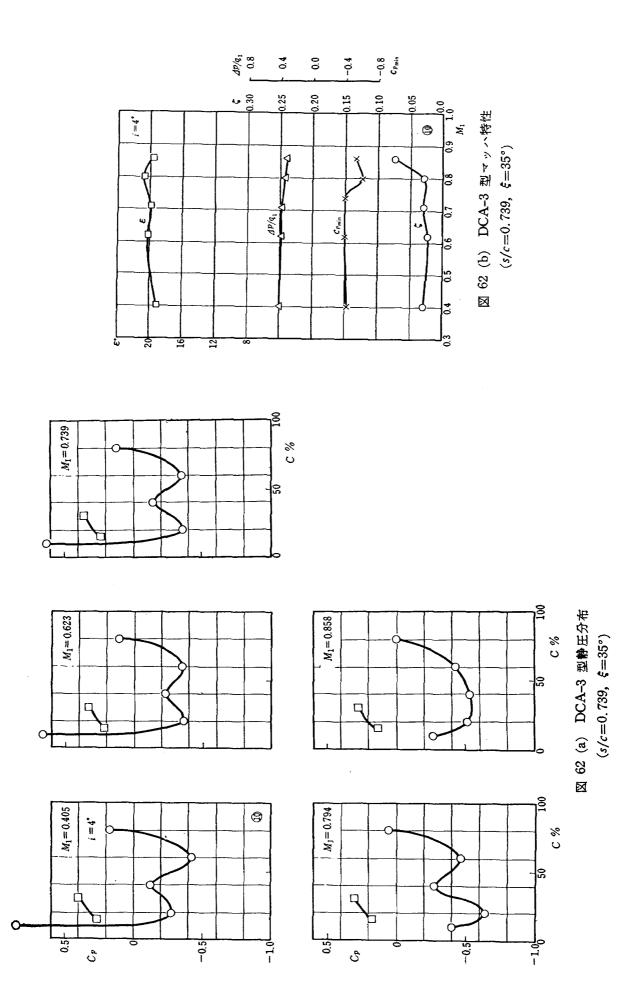


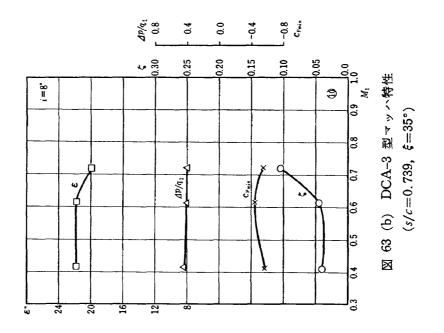


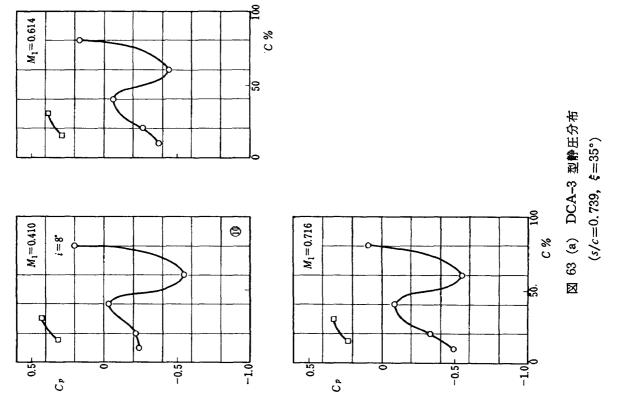


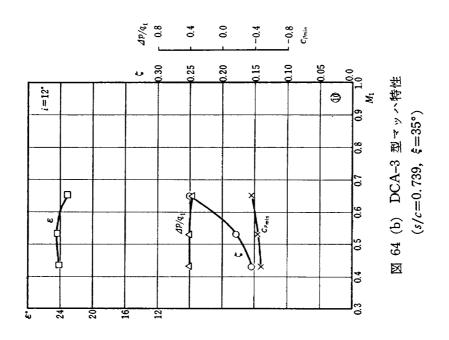


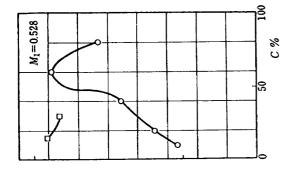


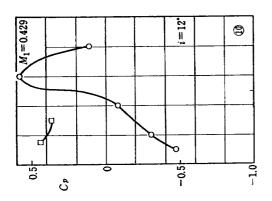


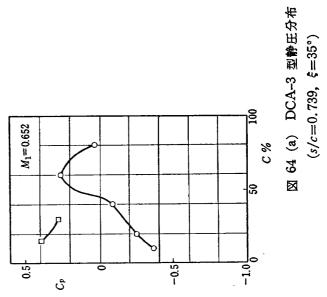


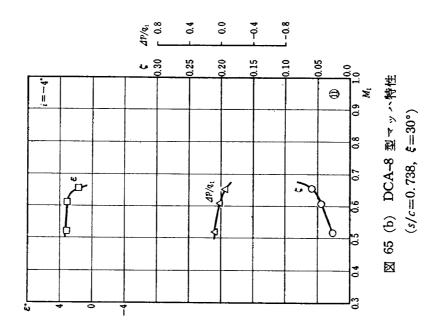


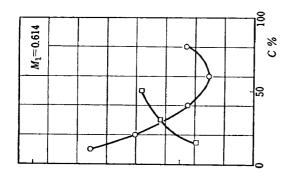


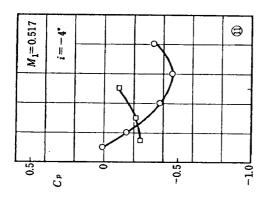












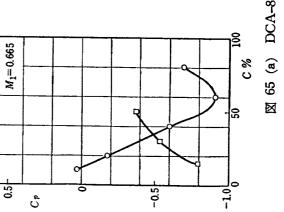
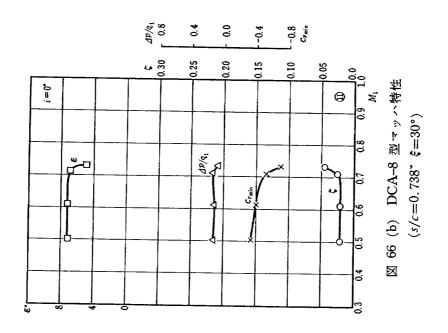
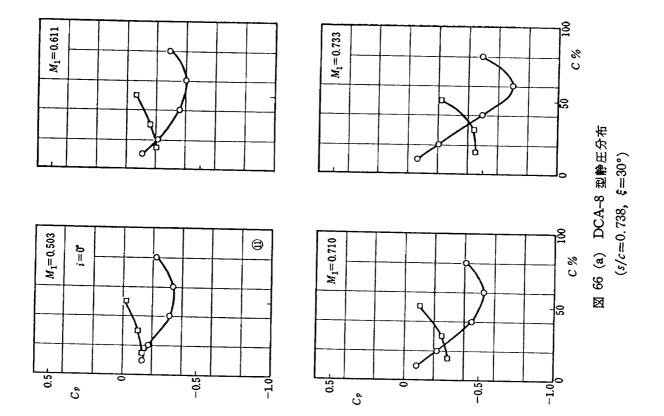
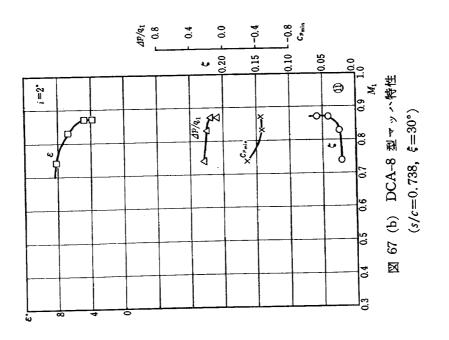
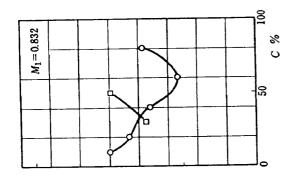


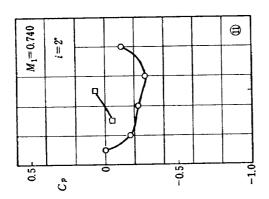
図 65 (a) DCA-8⁷型静圧分布 (s/c=0.738, \$=30°)











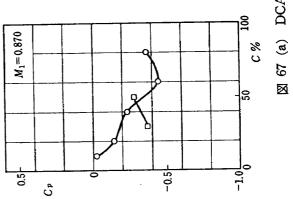
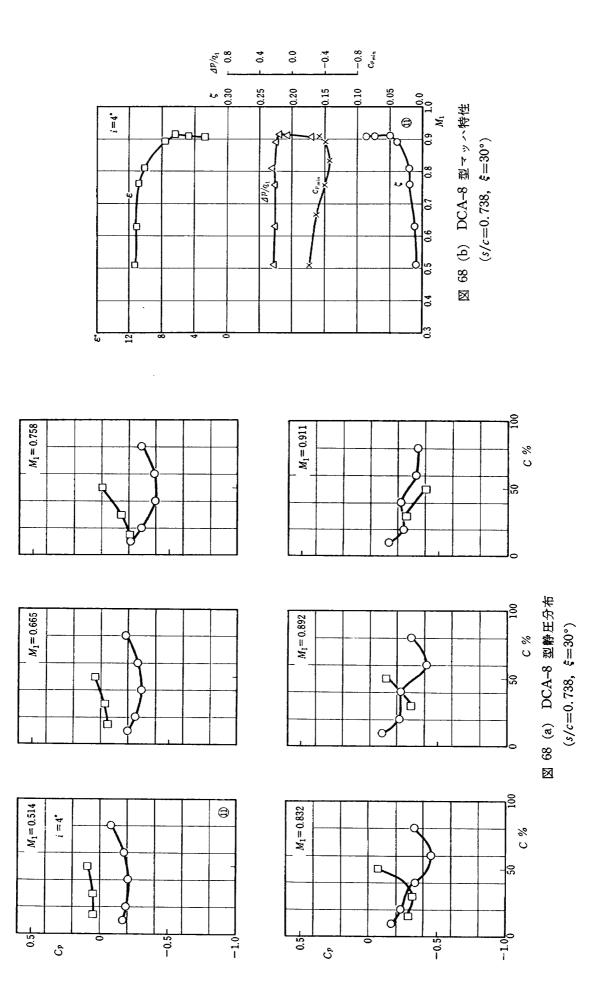
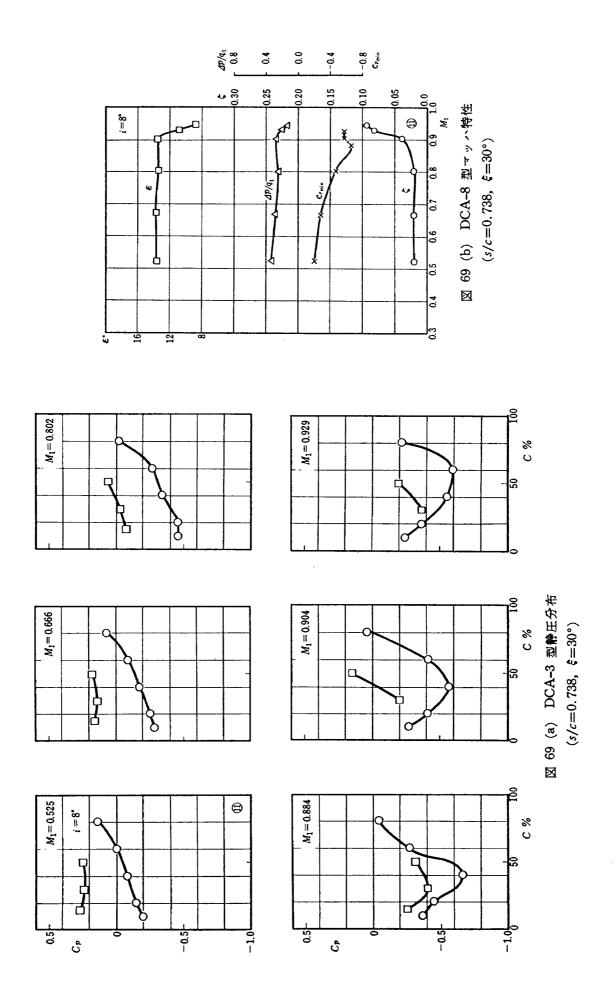
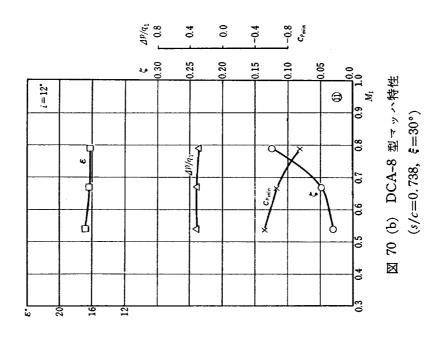
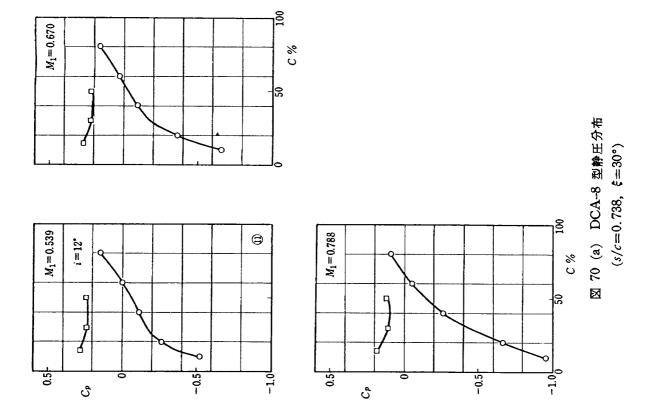


図 67 (a) DCA-3 型静圧分布 (s/c=0.738, \$=30°)

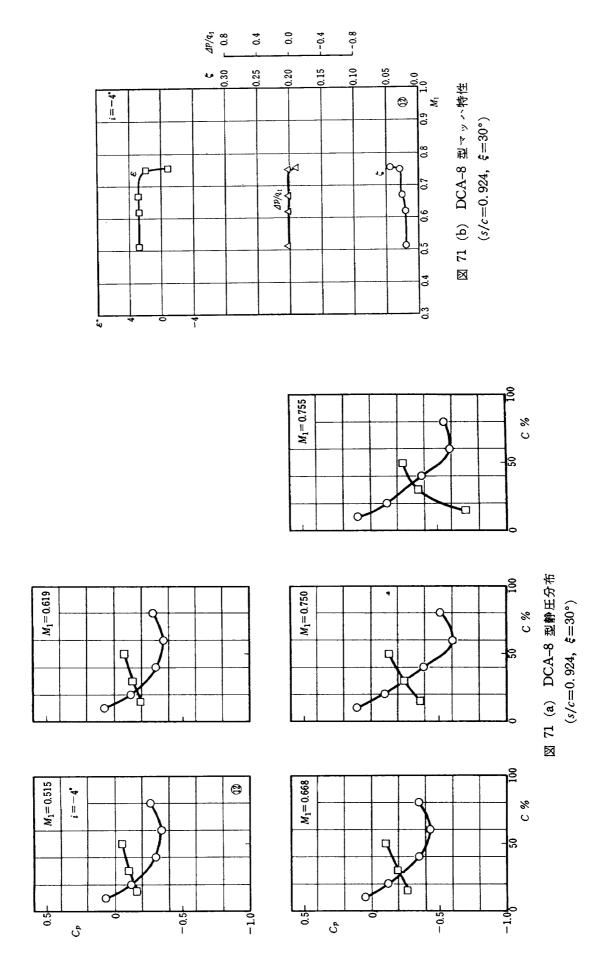


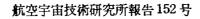




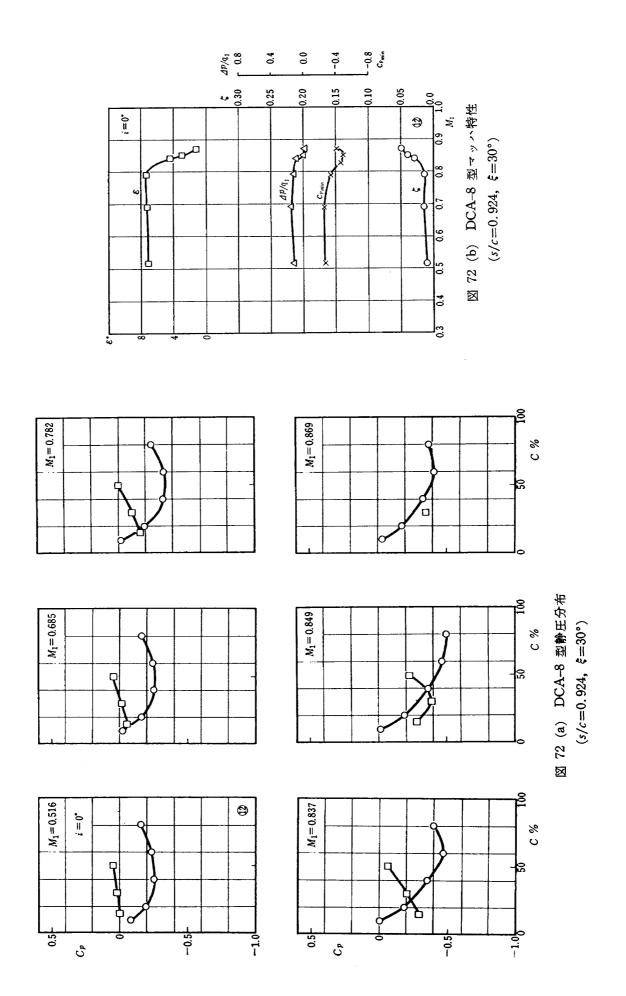


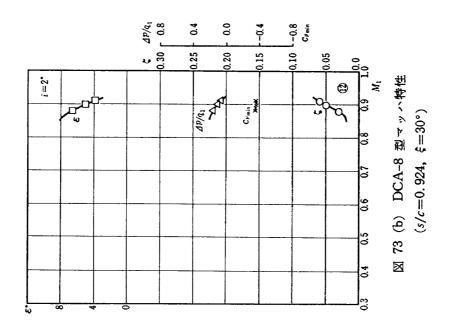
This document is provided by JAXA.

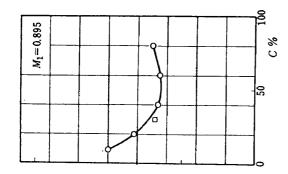


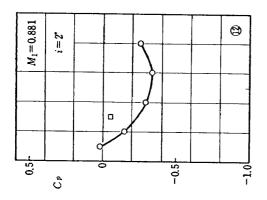


二次元二重円弧翼列の遷音速実験









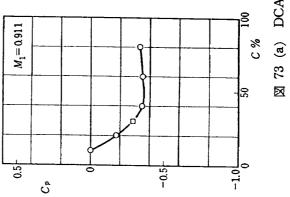
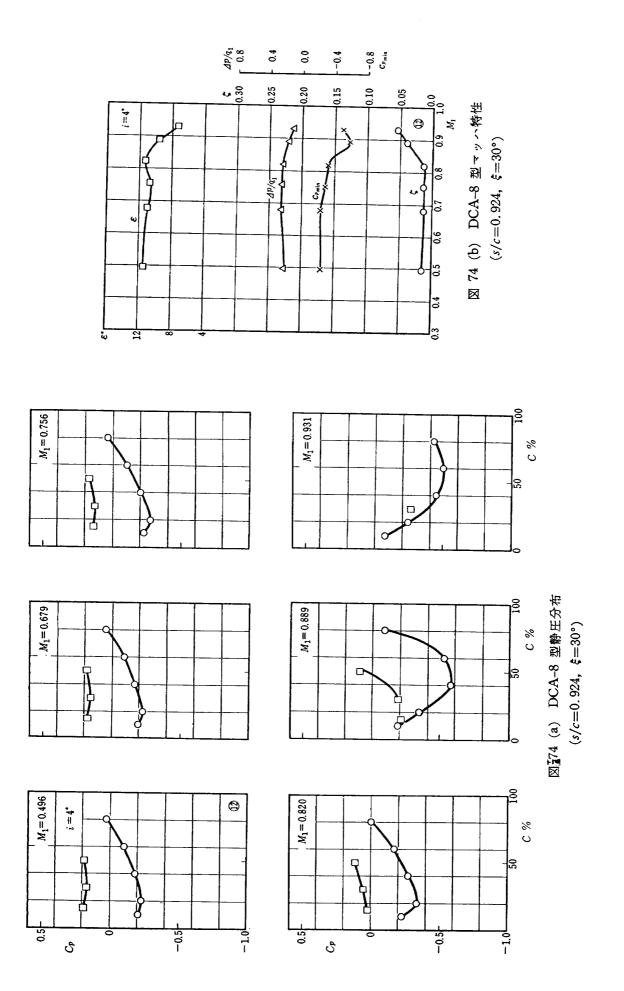
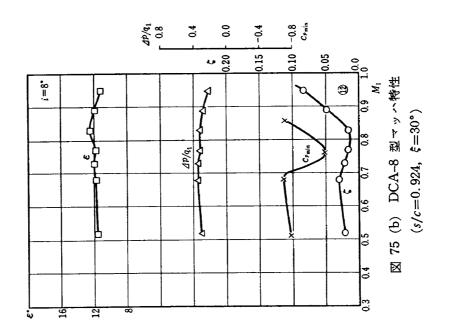
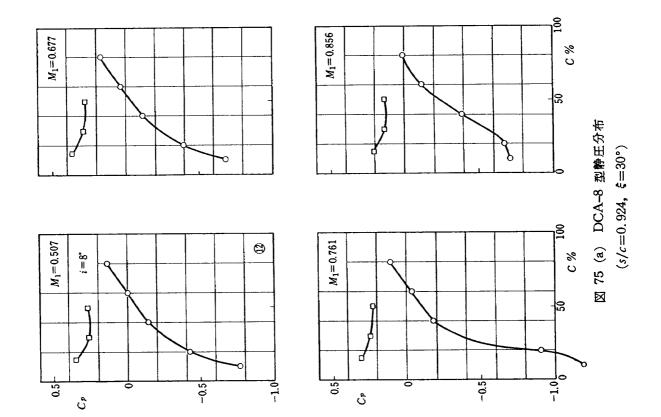
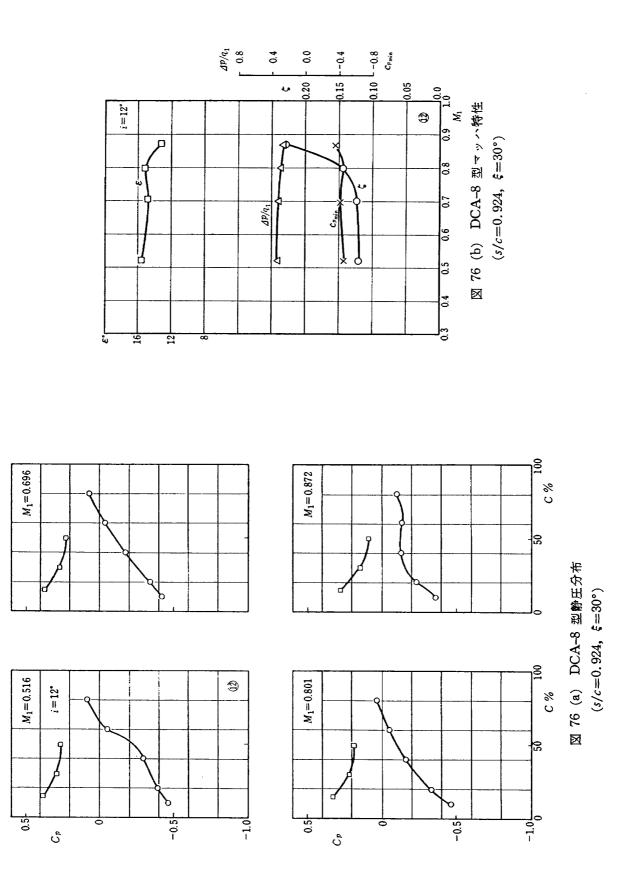


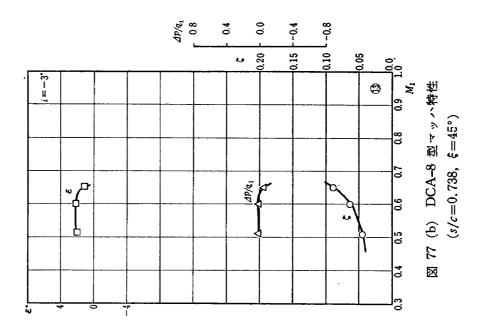
図 73 (a) DCA-8 型静压分布 (s/c=0.924, \$=30°)

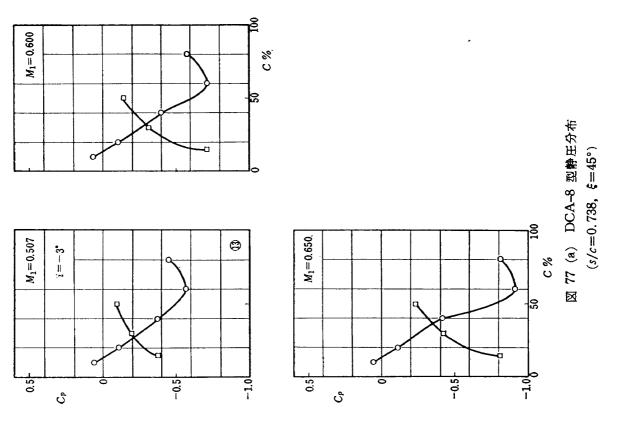


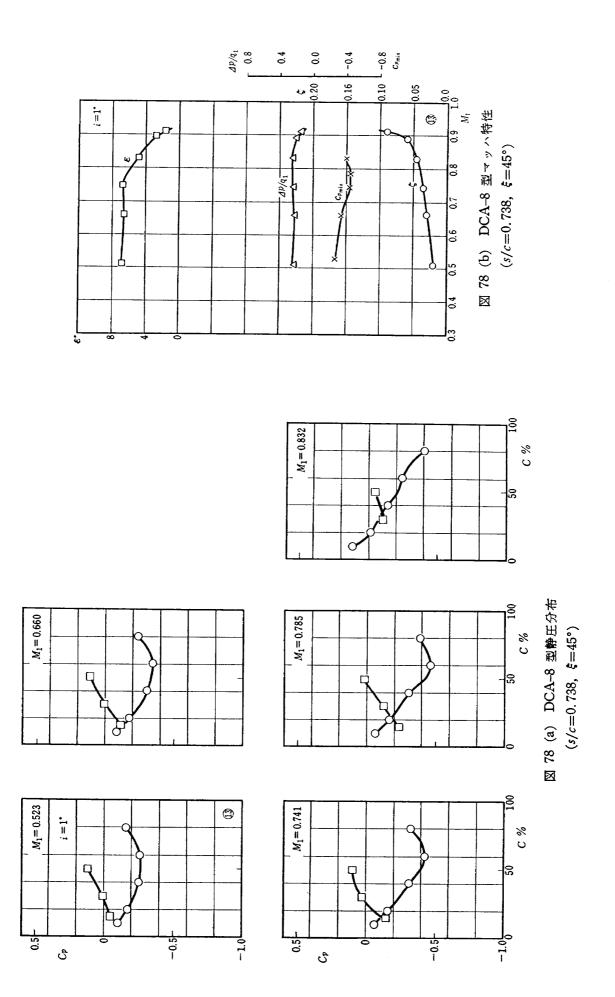


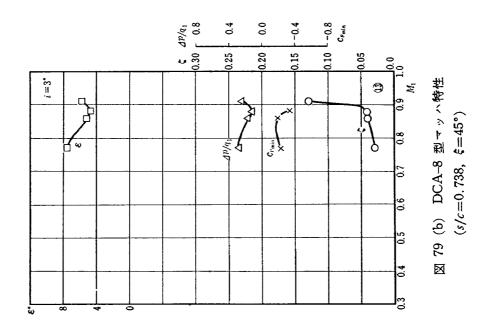


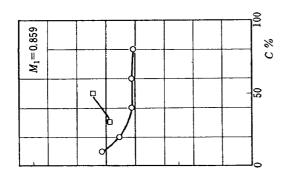


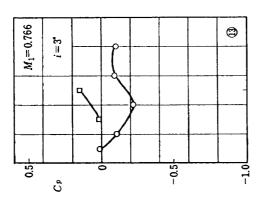












•

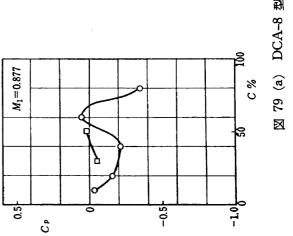
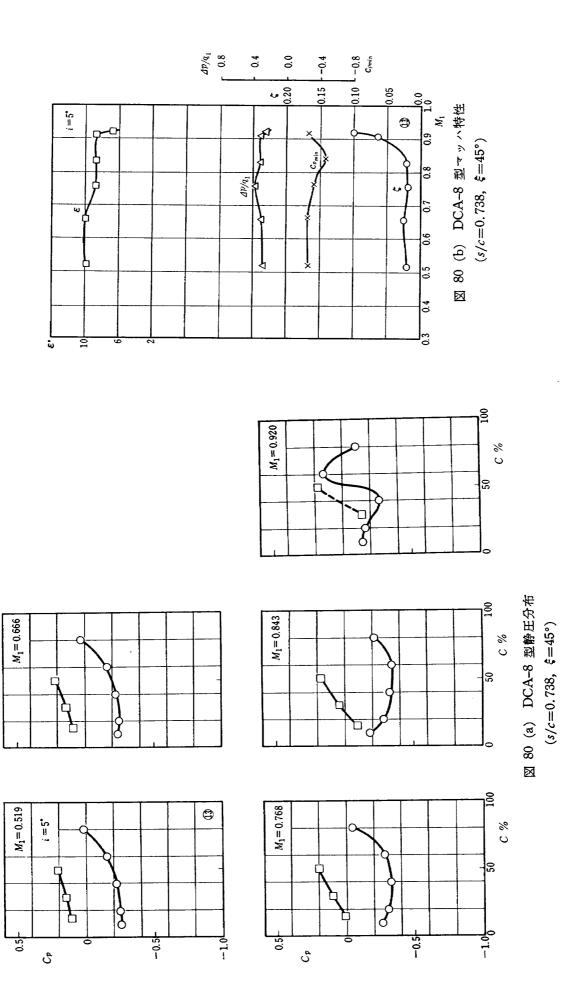
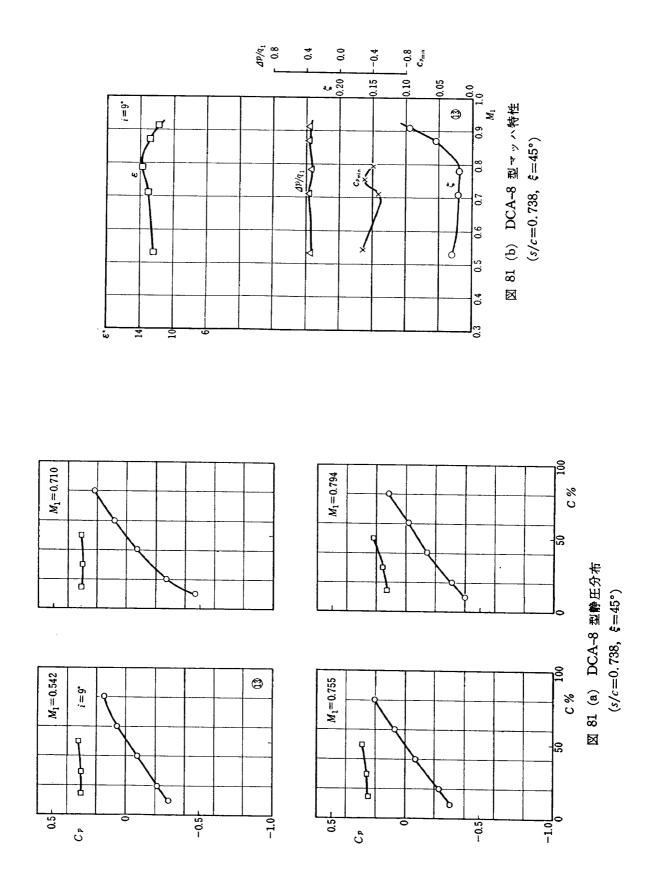
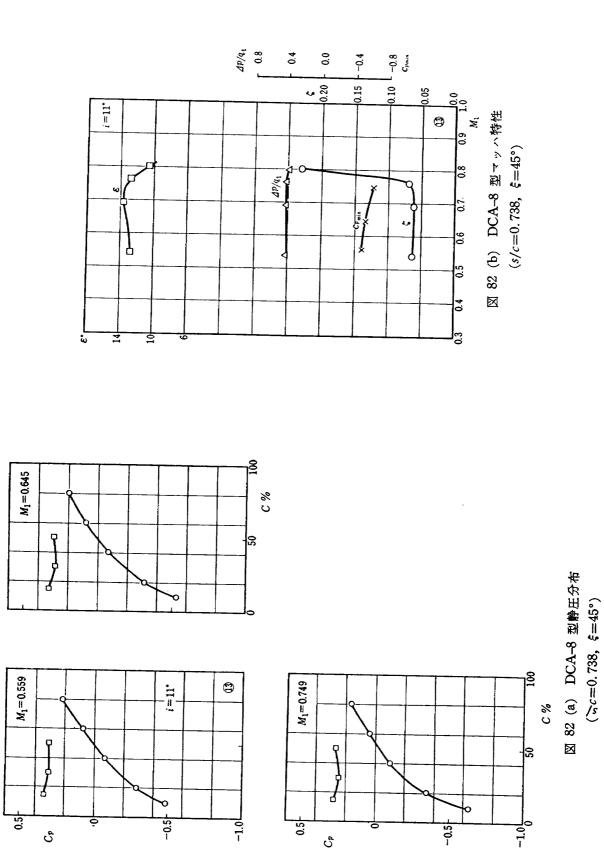
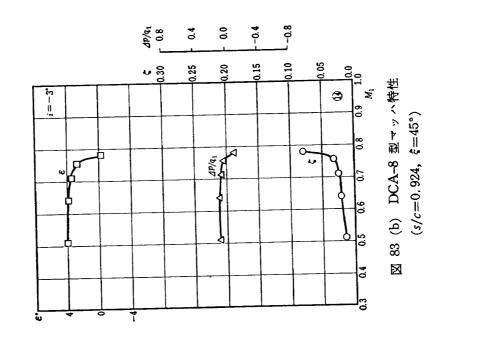


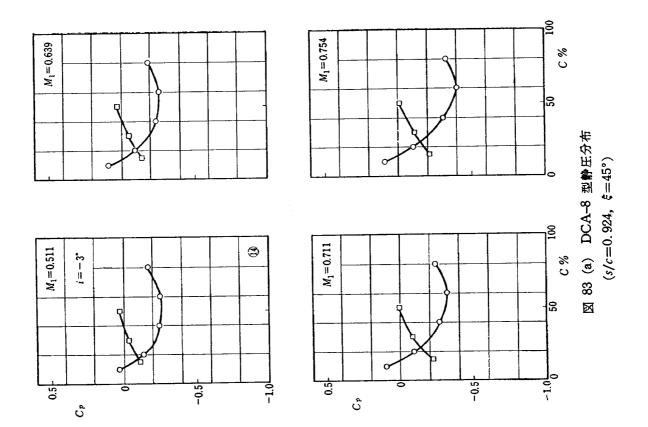
図 79 (a) DCA-8 型静圧分布 (s/c=0.738, \$=45°)

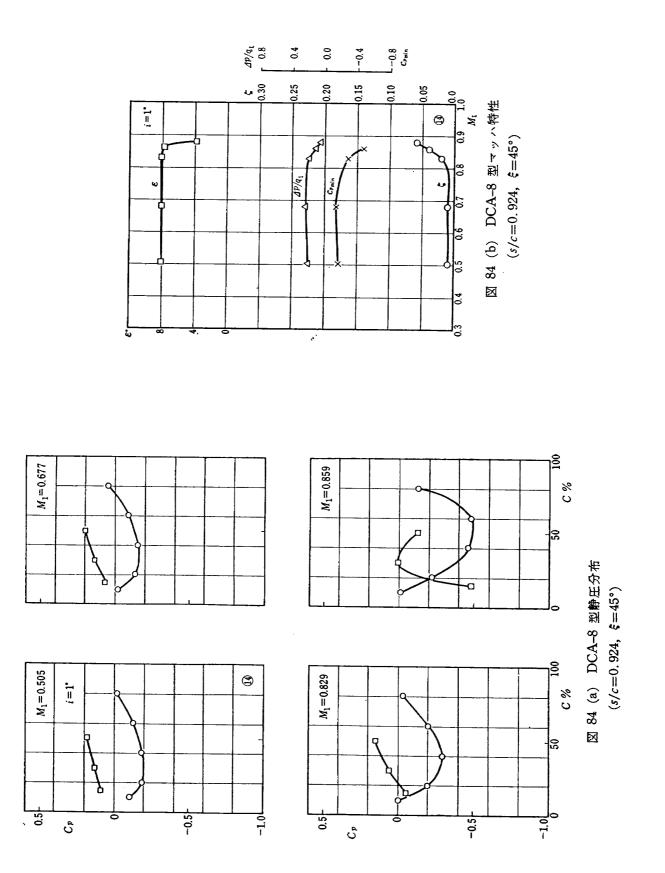


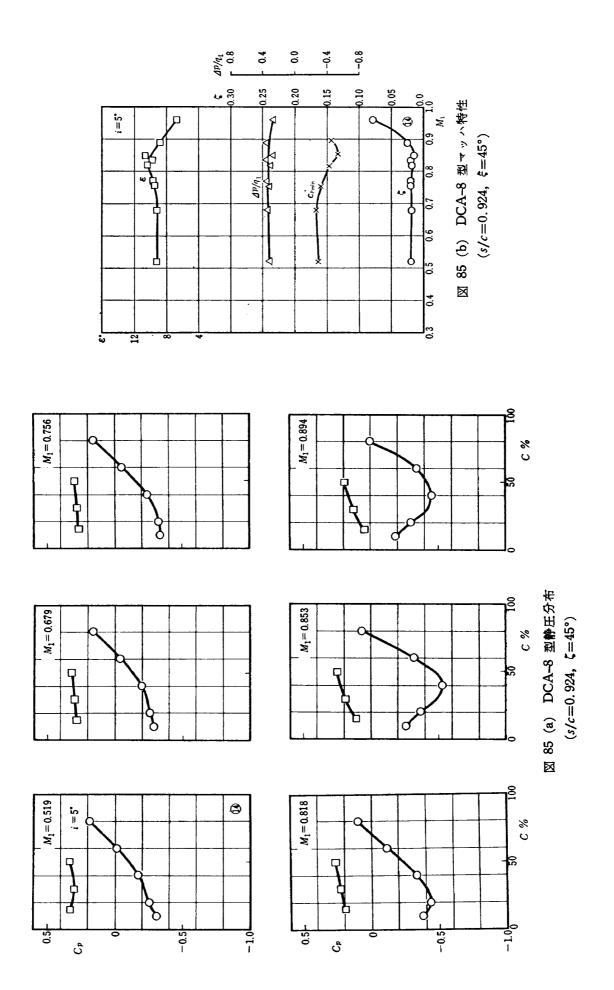


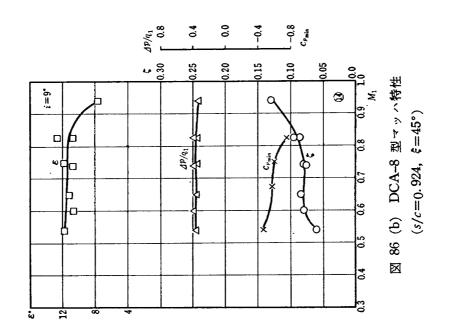


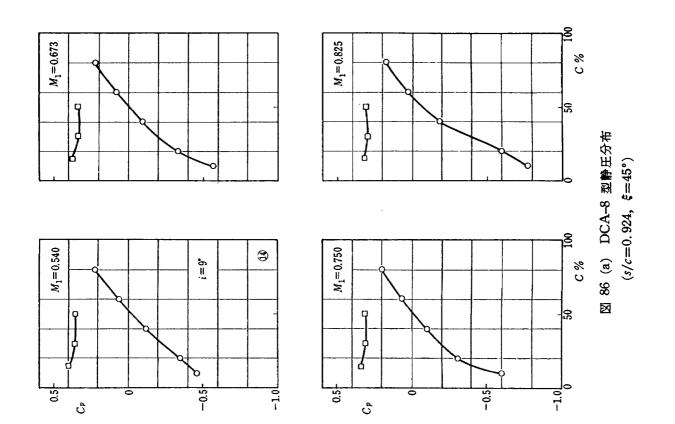


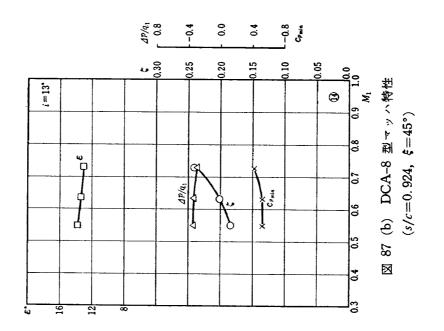


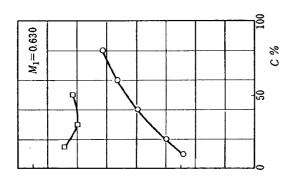


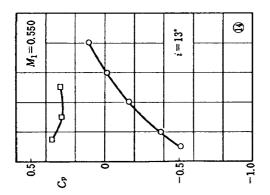












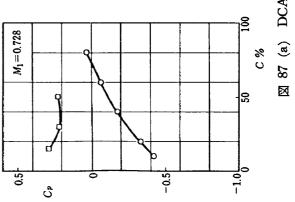
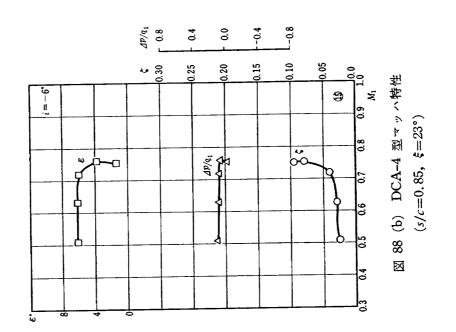
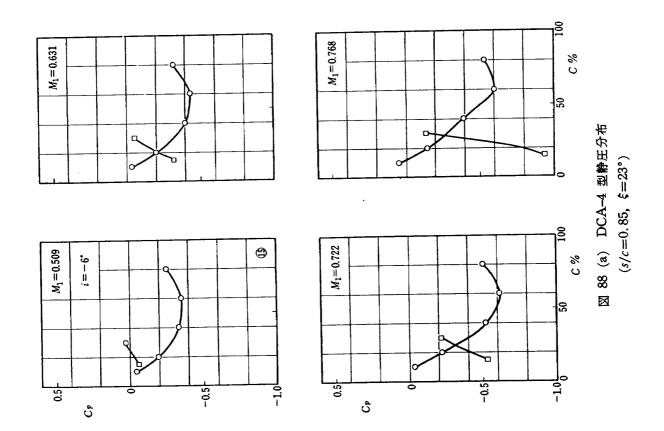
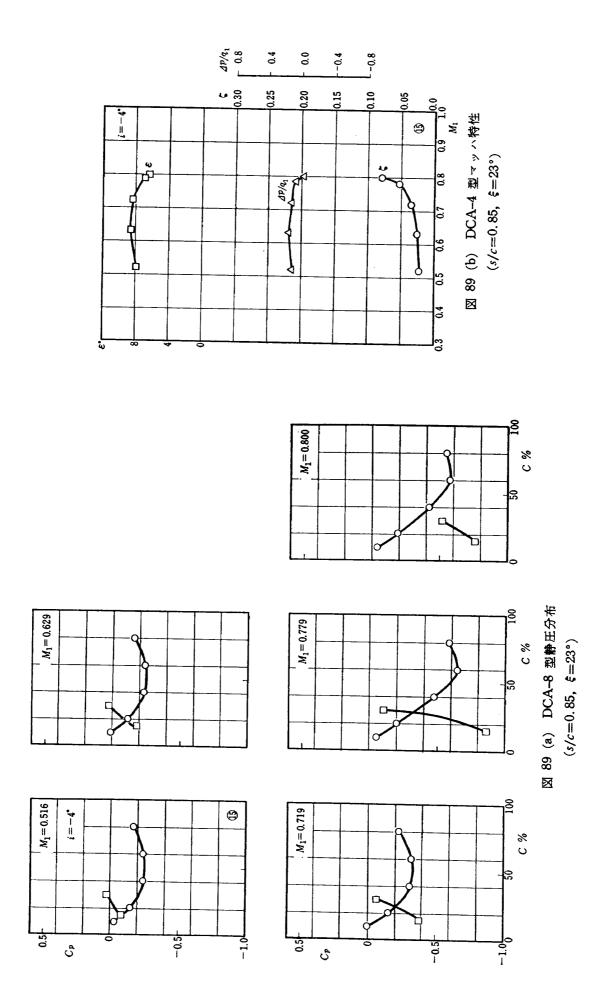
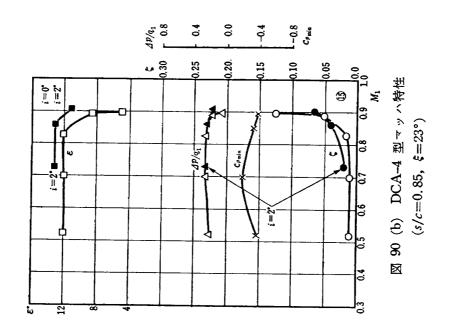


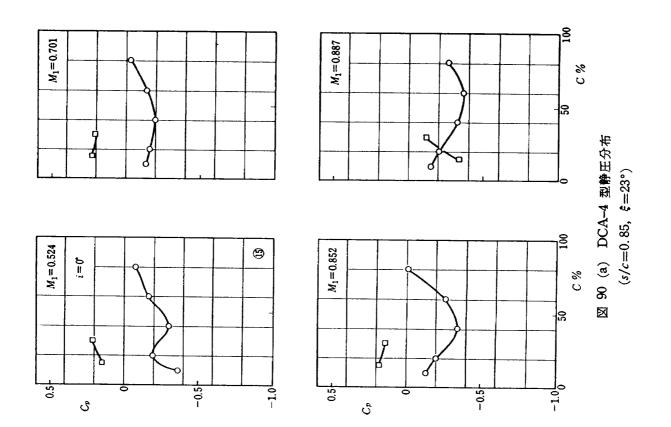
図 87 (a) DCA-8 型静圧分布 (s/c=0.924, \$=45°)

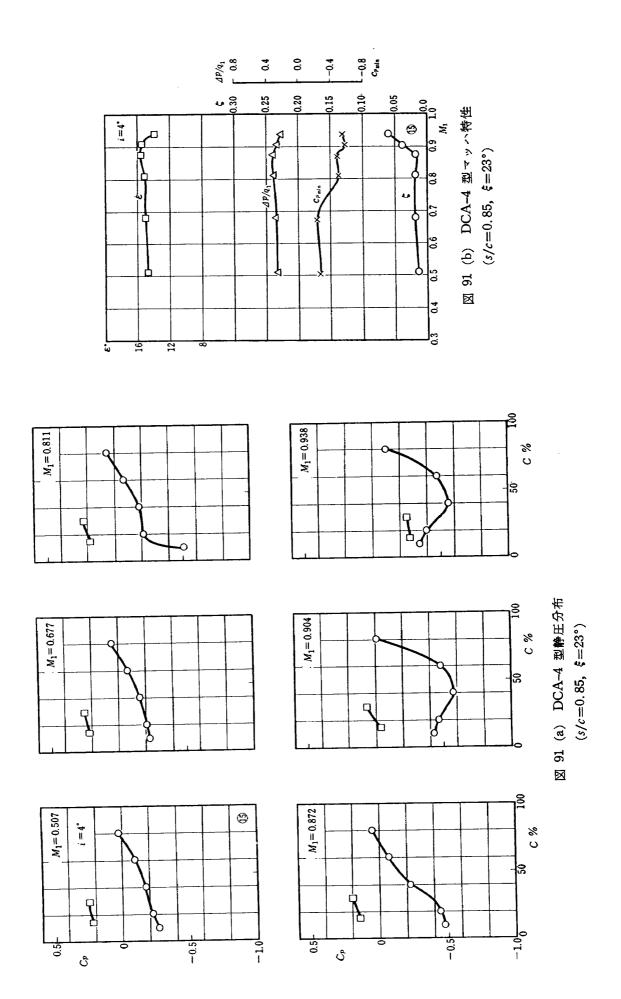


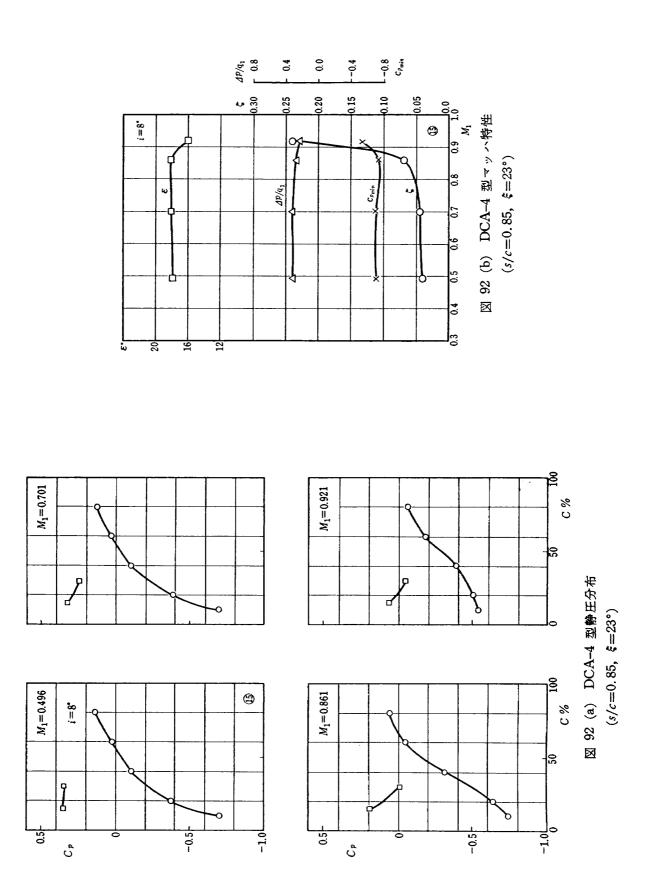


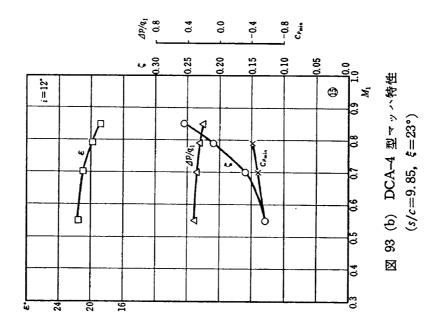


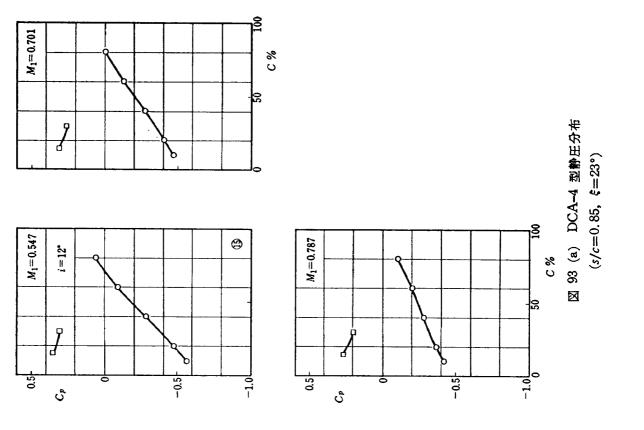


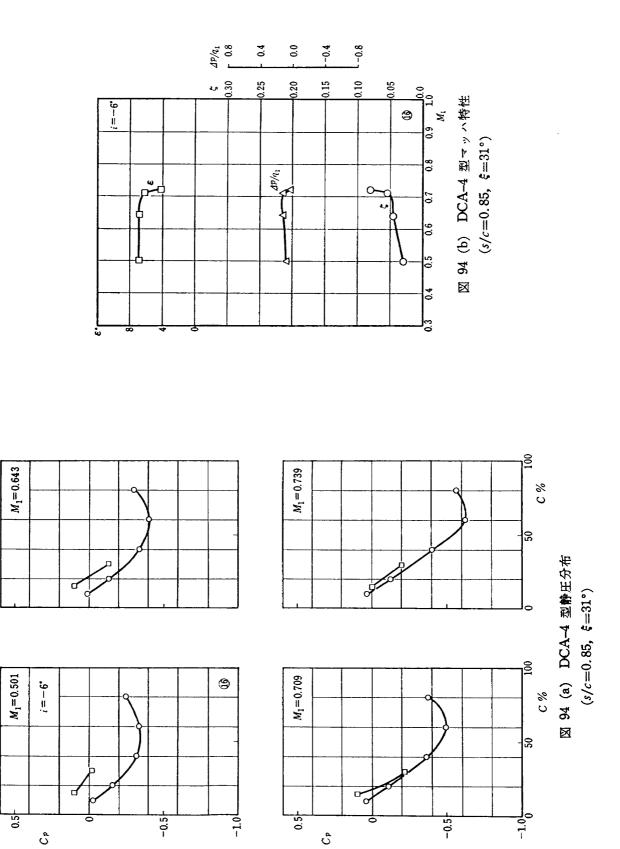




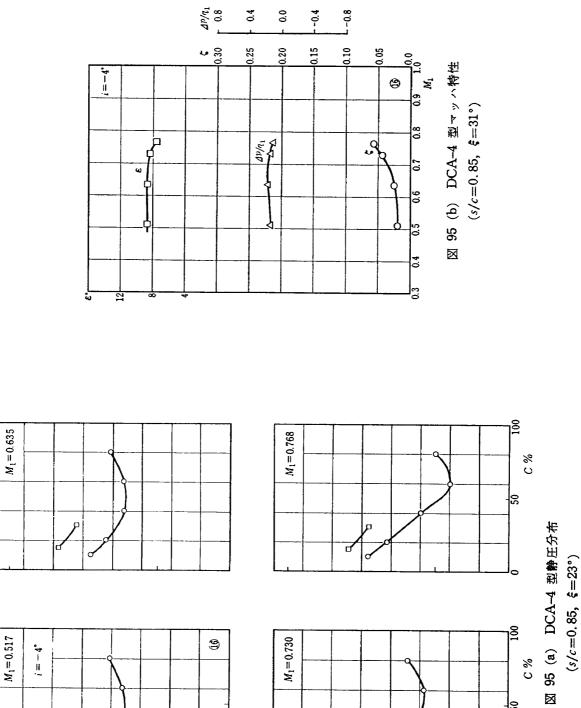


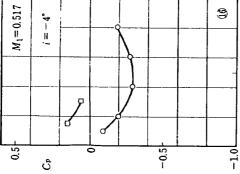






79





ß

-1.0

0

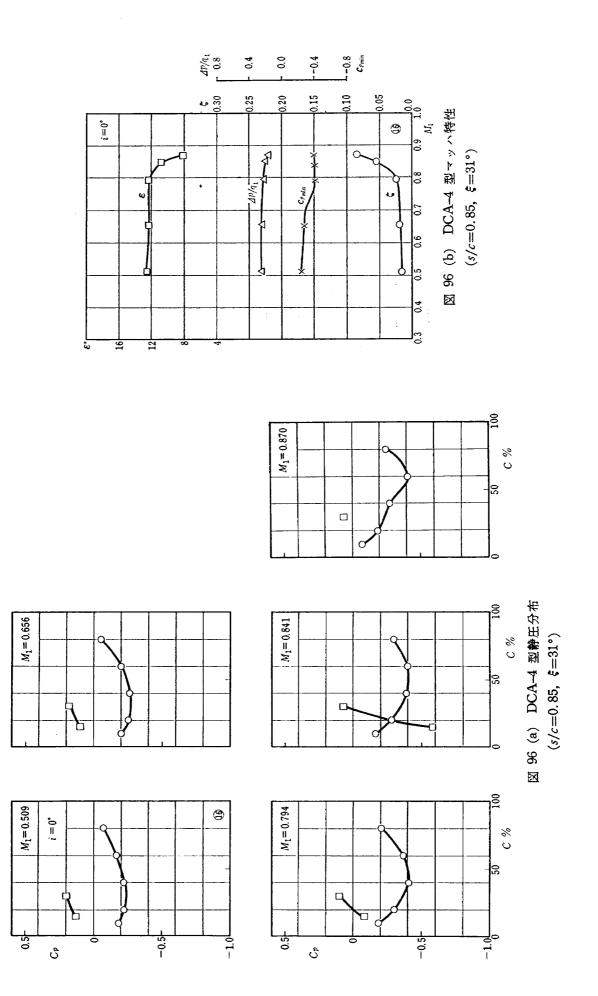
ò

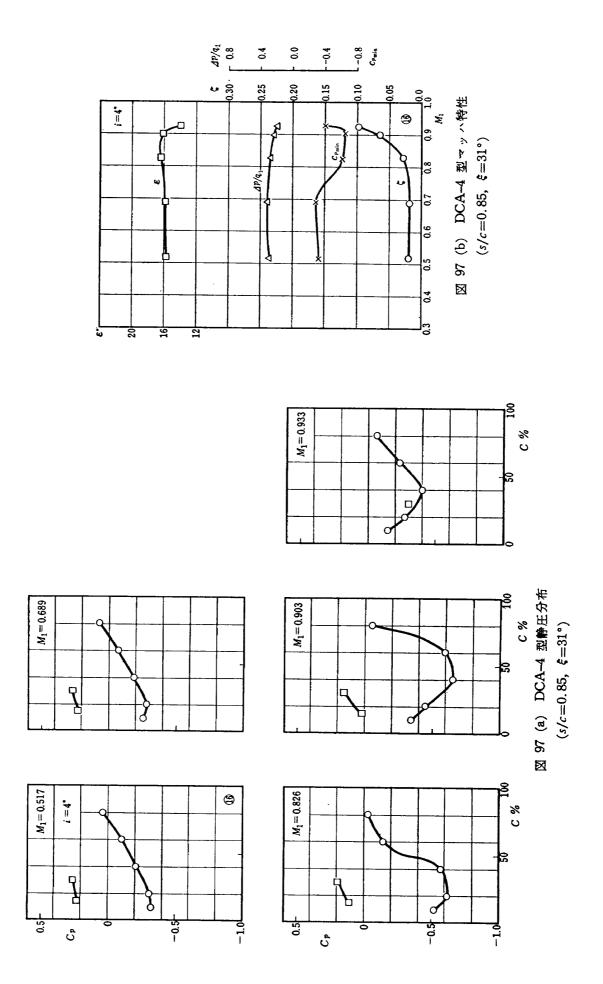
-0.5-

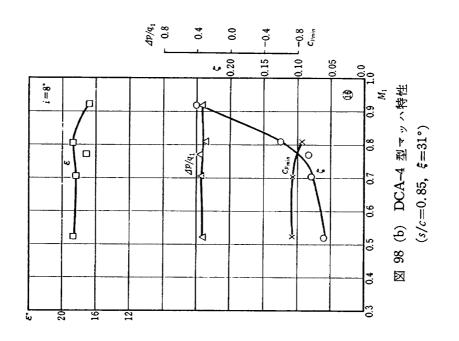
۵

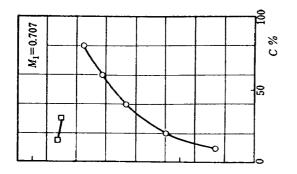
0.5

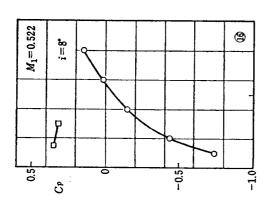
*د*ء











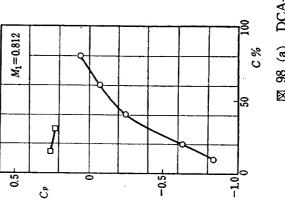
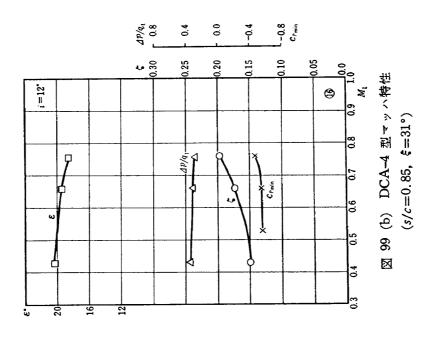
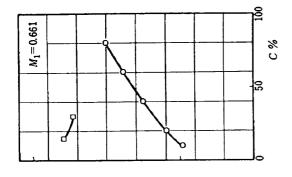
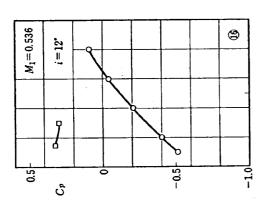
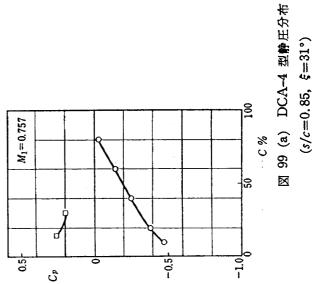


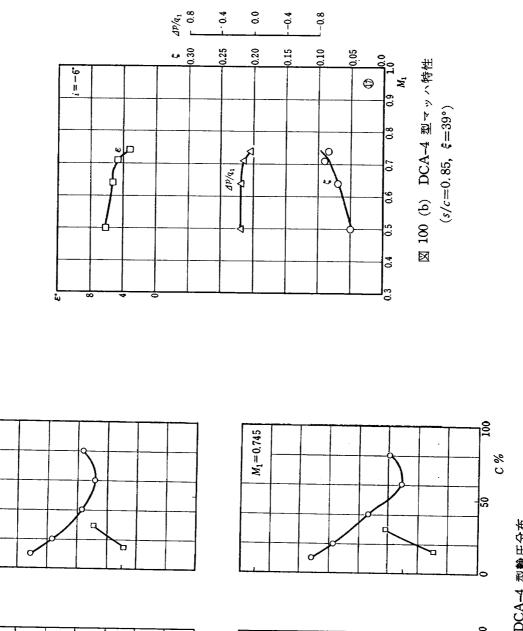
図 98 (a) DCA-4 型静圧分布 (s/c=0.85, ξ=31°)

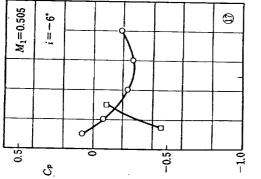


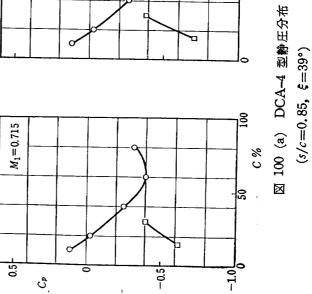


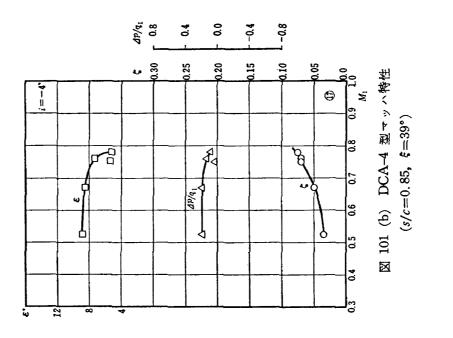


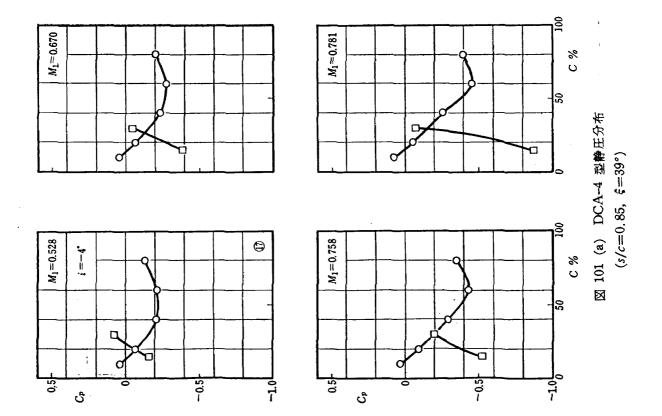


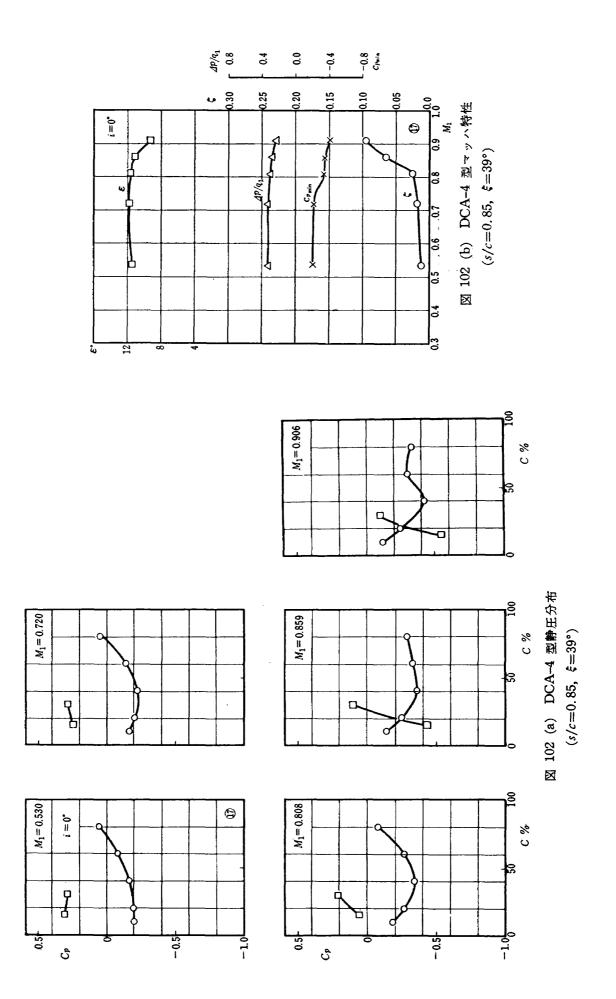


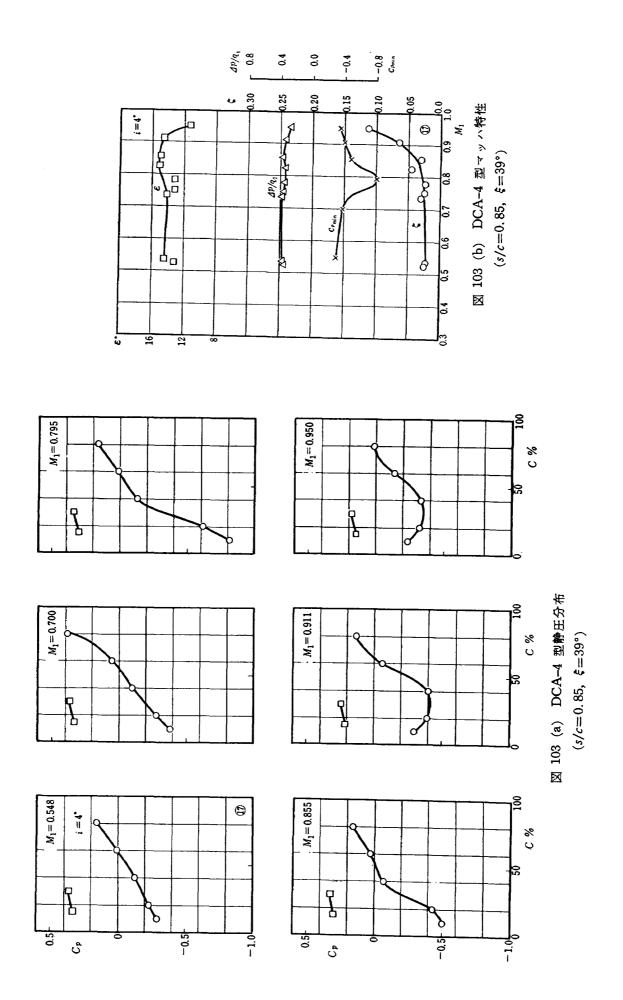


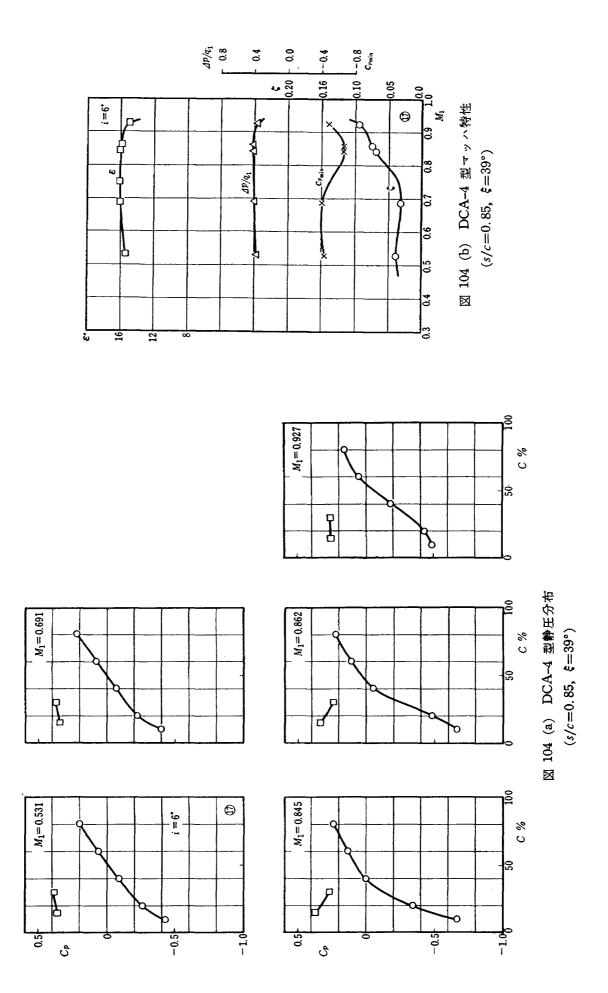


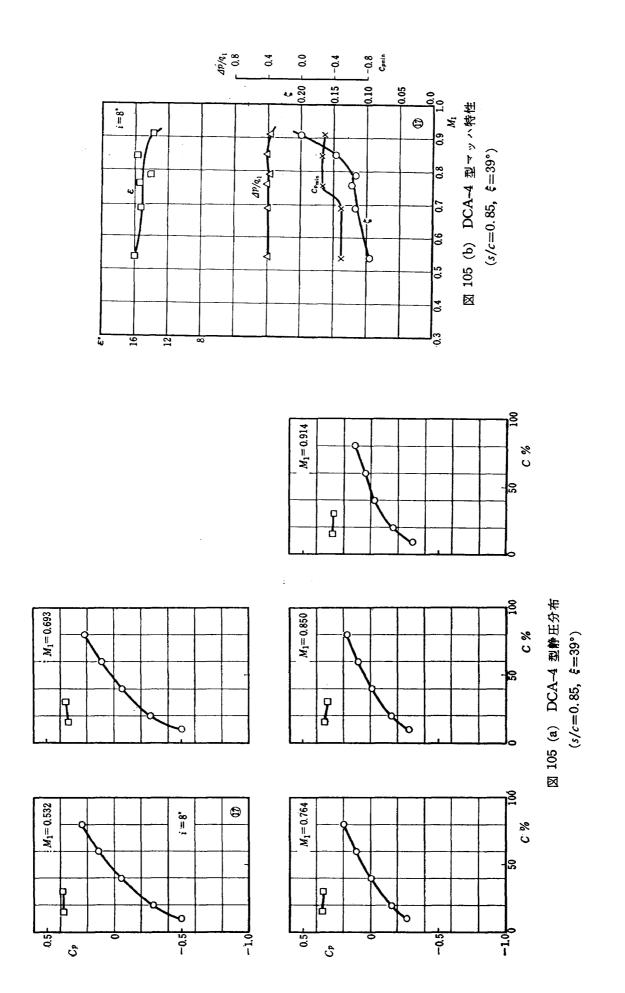


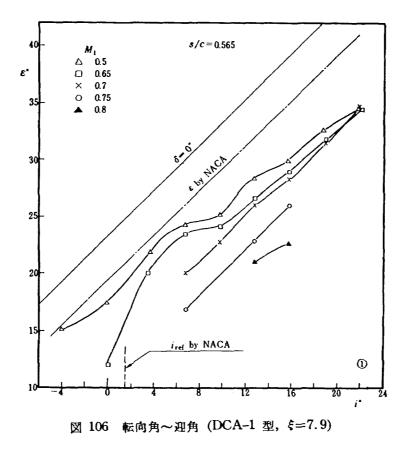












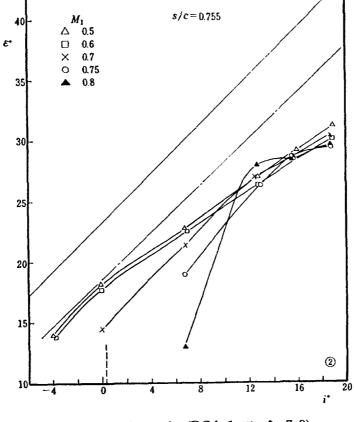
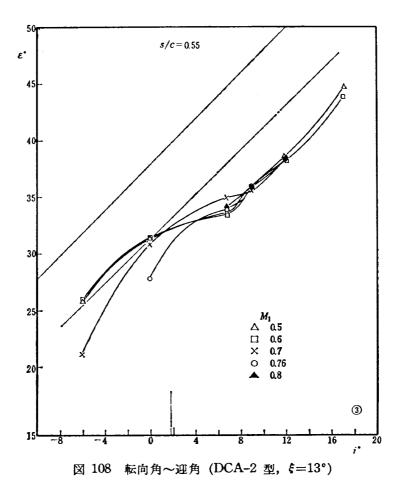
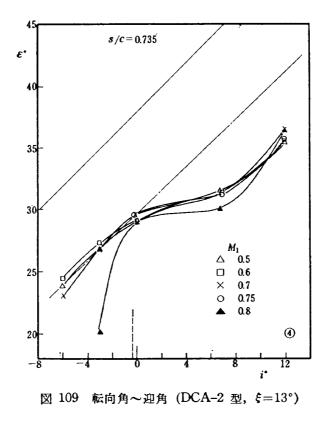
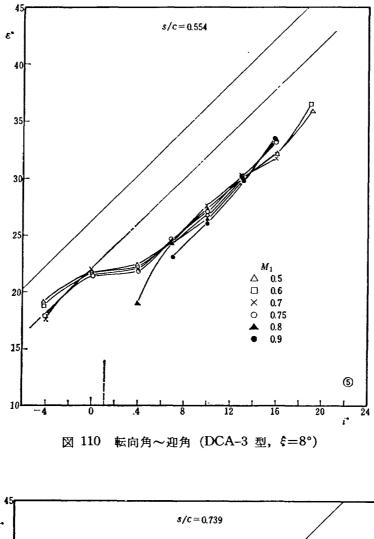
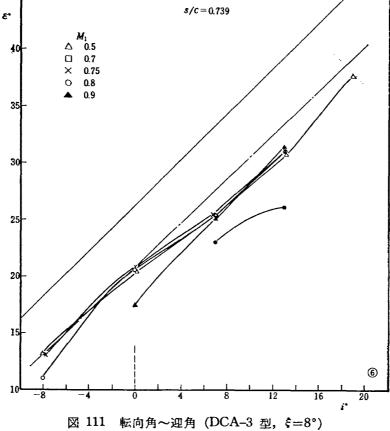


図 107 転向角~迎角 (DCA-1 型, ξ=7.9)

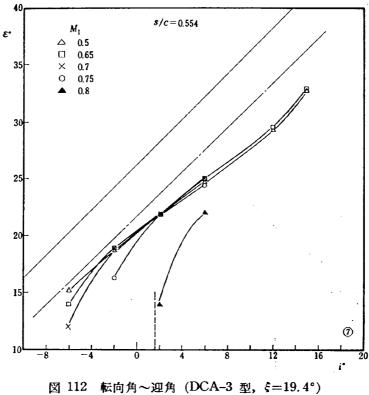


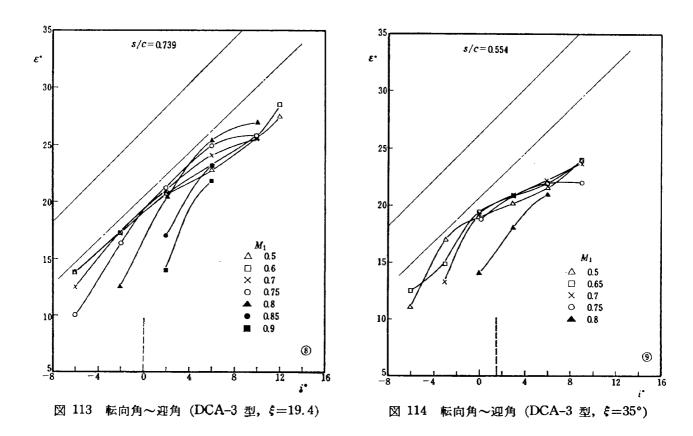


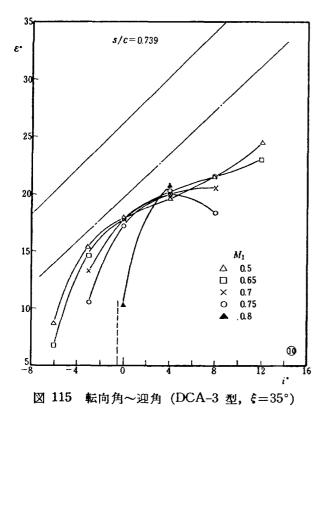


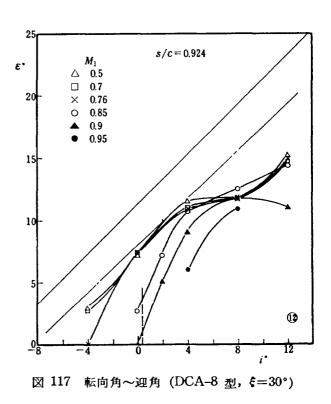


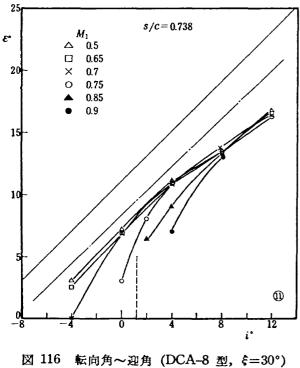
٠

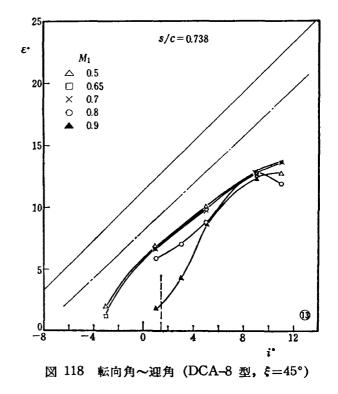


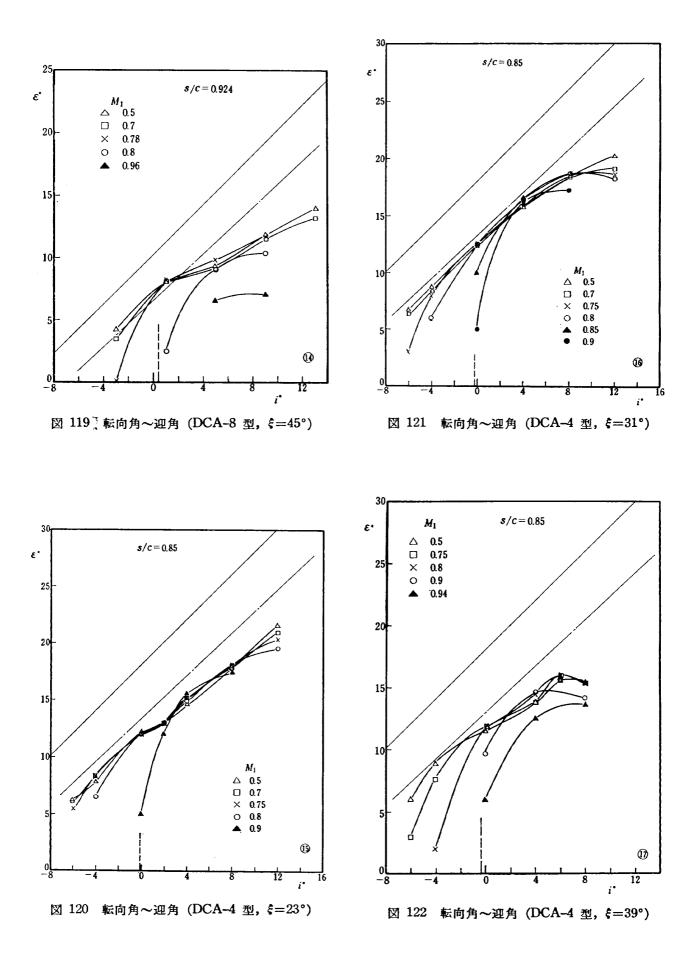


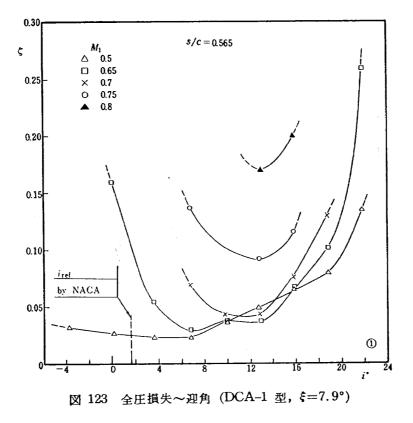


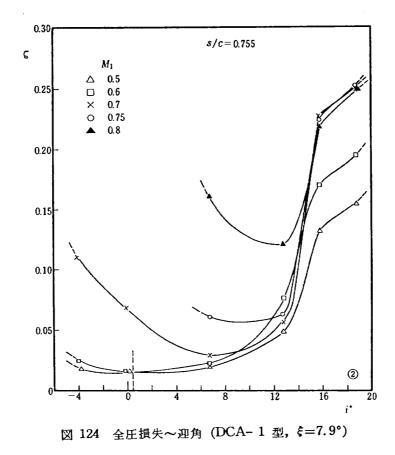




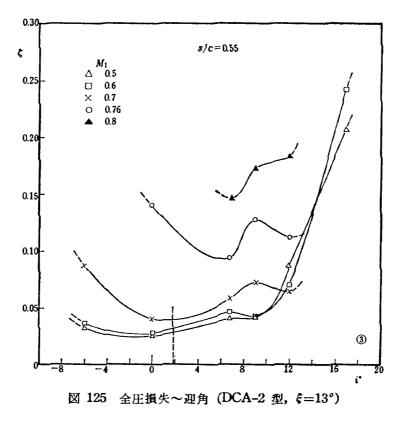


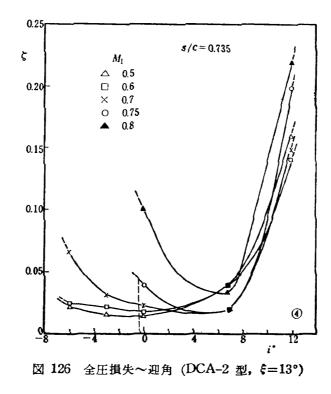


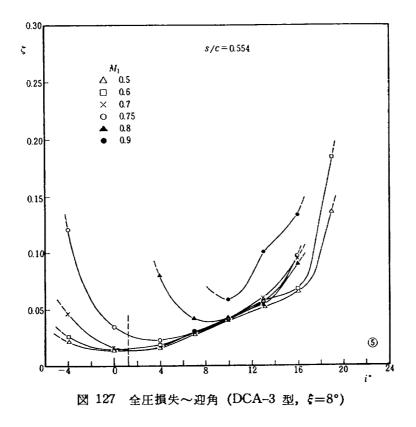




97







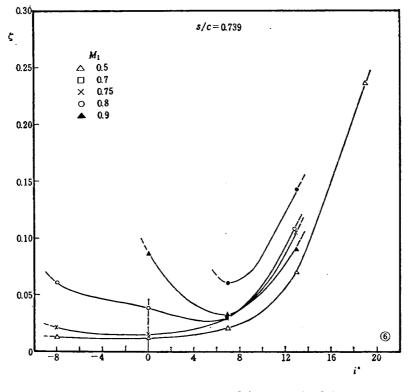
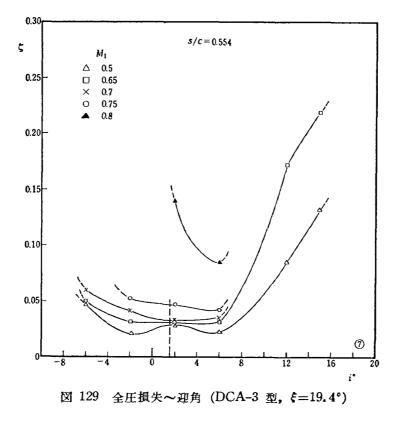
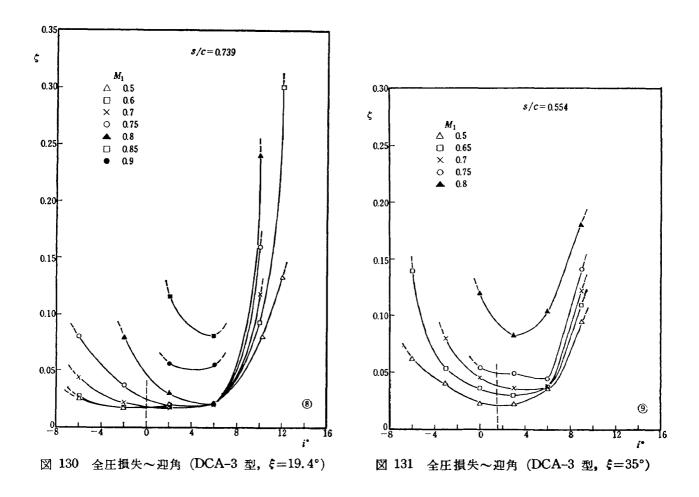
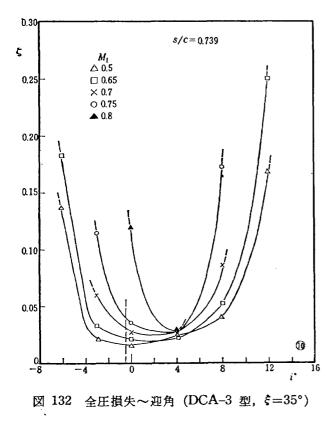
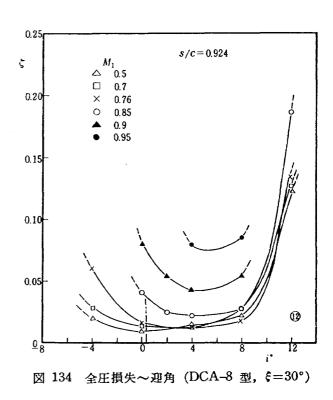


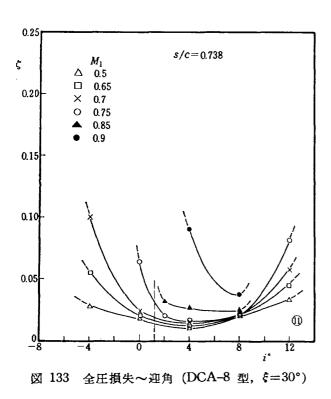
図 128 全圧損失~迎角 (DCA-3 型, ξ=8°)

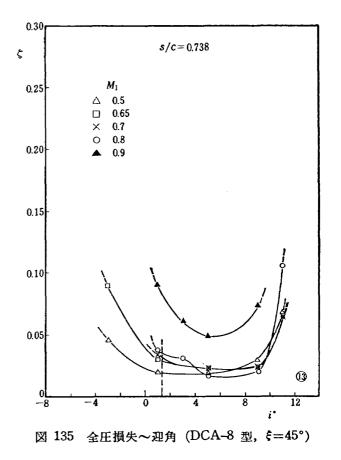


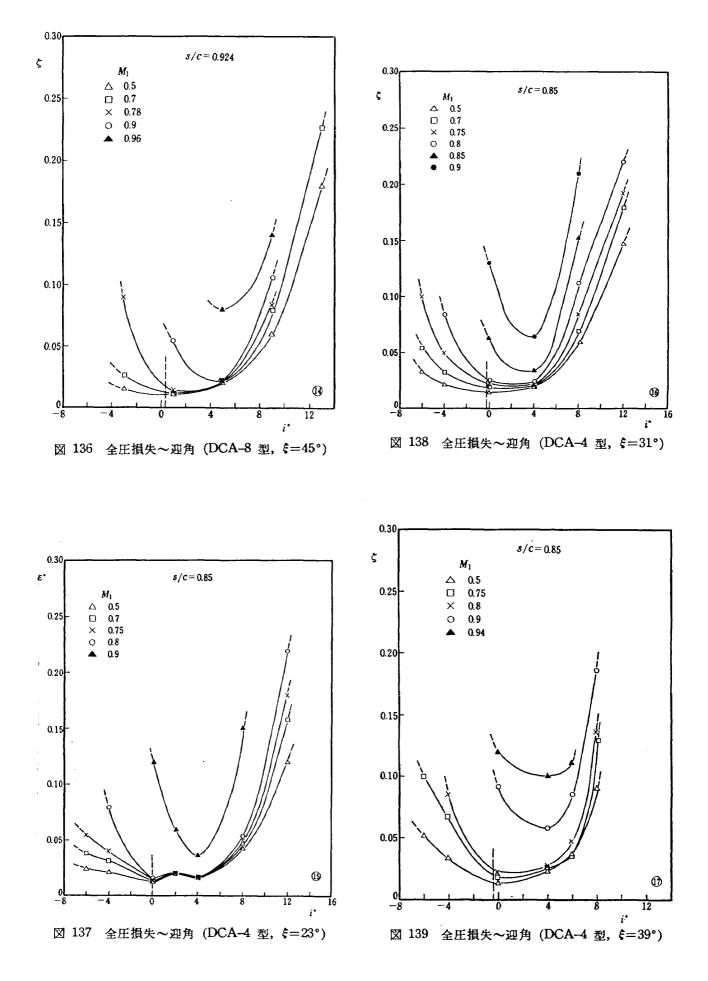


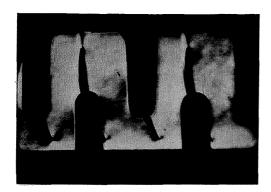




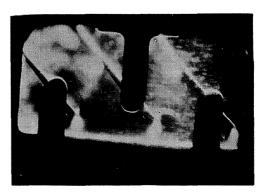




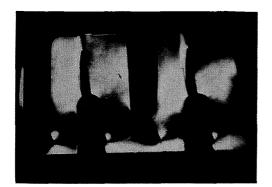




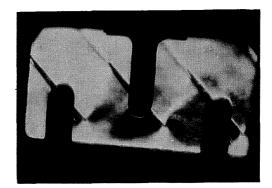
 $M_1 = 0.569$

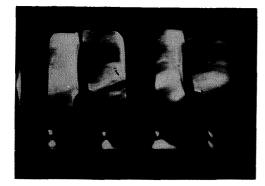


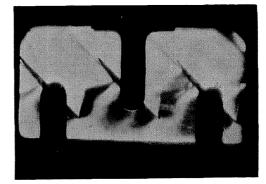


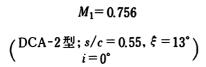


 $M_1 = 0.705$



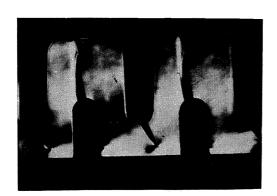




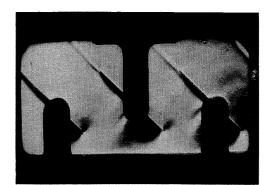


 $M_1 = 0.898$ (DCA-8型; $s/c = 0.924, \xi = 45^{\circ}$) $i = 0^{\circ}$

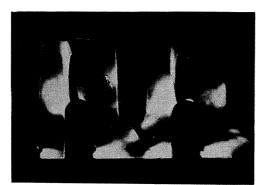
図 140 シュリーレン写真 (DCA-2 型, 8 型) (負の失速)



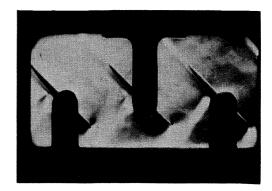


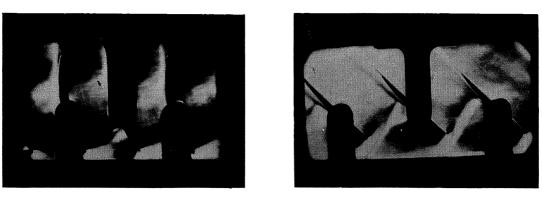






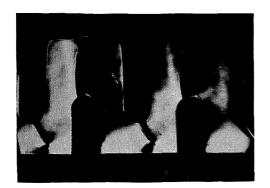
 $M_1 = 0.794$



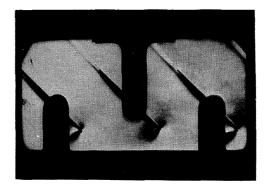


 $M_1 = 0.846$

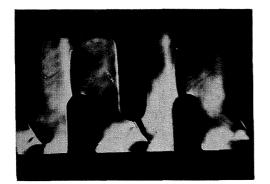
$$\begin{pmatrix} DCA-2型; s/c = 0.55, \xi = 13^{\circ} \\ i = 6^{\circ} \end{pmatrix}$$
 $\begin{pmatrix} DCA-8型; s/c = 0.924, \xi = 45^{\circ} \\ i = 4^{\circ} \end{pmatrix}$ 図 141 シュリーレン写真 (DCA-2 型, 8 型) (高速時損失小)



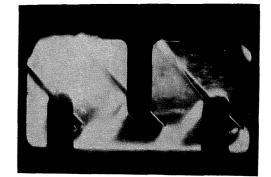
 $M_1 = 0.675$



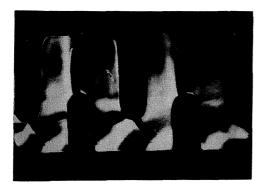




 $M_1 = 0.785$



$$M_1 = 0.921$$

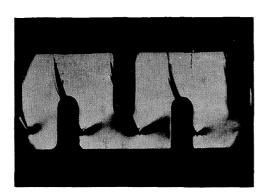


$$\left(\frac{\text{DCA-2型}; s/c=0.55, \xi=13^{\circ}}{i=12^{\circ}}\right)$$

$$\binom{\text{DCA-8}}{i!}; s/c = 0.924, \xi = 45^{\circ}}{i=8^{\circ}}$$

図 142 シュリーレン写真 (DCA-2 型, 8 型) (正の失速)

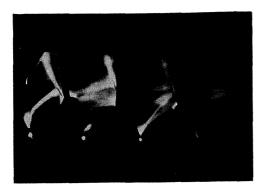
105

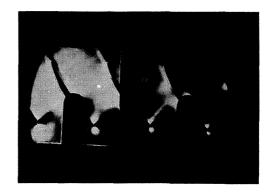


 $M_1 = 0.714$

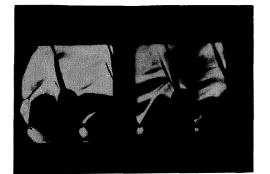




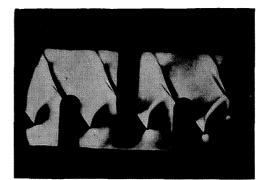


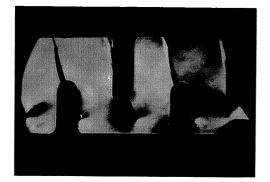


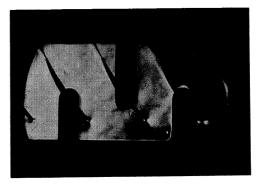
 $M_1 = 0.733$



 $M_1 = 0.790$





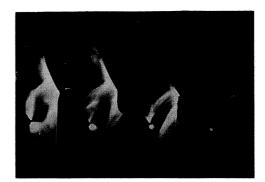




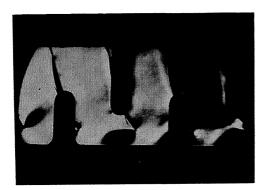
 $M_1 = 0.821$



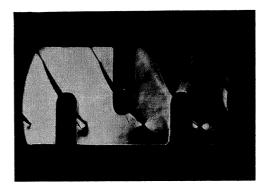
 $M_1 = 0.882$

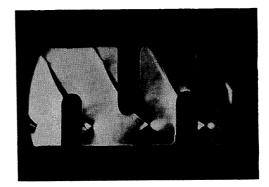


 $M_1 = 0.882$

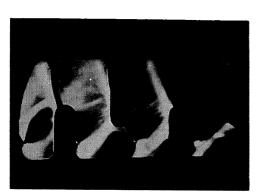


 $M_1 = 0.797$





 $M_1 = 0.731$



 $M_1 = 0.878$



 $M_1 = 0.874$

$$\left(\frac{\text{DCA-3}\,\underline{\forall}; s/c=0.739, \xi=19.4^{\circ}}{i=10^{\circ}}\right) \qquad \left(\frac{\text{DCA-3}\,\underline{\forall}; s/c=0.739, \xi=35^{\circ}}{\iota=8^{\circ}}\right)$$

図 145 シュリーレン写真 (DCA-3 型) (正の失速)

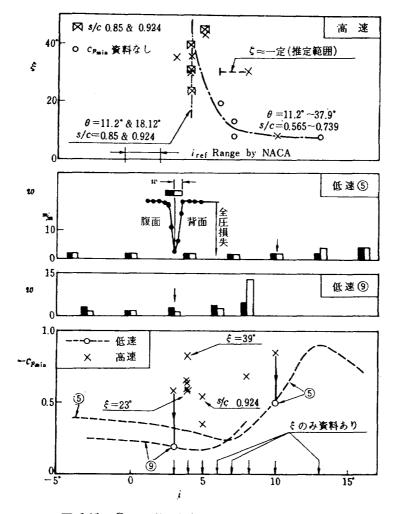


図 146 $C_{p \min}/\xi \sim i$ (高速時全圧損失最小迎角)

- TR-144 円管流の非定常熱伝達 一第2報 薄い壁の場合 Transient Heat Transfer through a Thin Circular Pipe Due to Unsteady Flow in the Pipe
- TR-145 ロケット用耐熱材料の研究 Study on the Heat Insulation Materials for Rocket
- TR-146 半導体歪ゲージを用いる小型高感度加速度計 の研究 Study on the Miniature Type High Sensitivity Accelerometer Using Semiconductor Strain Gages
- TR-147 固体ロケットモータのノズルにおける熱伝達 の実験的研究 ープロペラント内へ添加されたアルミニウ ムの影響ー
 - An Experimental Investigation of Heat Transfer in the Nozzle of High-Aluminized Solid Rocket
- TR-148 失速角以上で振動する翼のまわりの流れの観察 一失速フラッダの研究(I)-Optical Observation of the Separated Flow around an Oscillating Aerofoil at High Mean Angles of Attack with Special Reference to Stall Fluter
- TR-149 よどみ点におけるグラファイトのアブレーシ ョンの実験的研究 An Experimental Study of the Ablation of Graphite in the Stagnation Region
- TR-150 強化プラスチックの熱的物性値について (輻射加熱による測定) The Measurement of Thermal Properties of Reinforced Plastics at Temperatures up to 150°C (Infra-red Radiation Method)
- TR-151 空気力学的加熱の少ない極超音速飛しょう体 Minimum Heat Transfer Body at Hypersonic Speeds
- in
 1967年11月
 古田敏康

 for
 1967年11月
 田畑浄治,大坪孔治

 計
 1967年11月
 田畑浄治,大坪孔治

 gh
 1967年11月
 田畑浄治,大坪孔治

 gh
 1968年2月
 五代富文,湯沢克富

 ジ
 1968年2月
 中村泰治, 磯貝紘二

 29
 1968年2月
 中村泰宏, 磯貝紘二

 29
 1968年2月
 相原康彦, 野村茂昭

 1968年2月
 小川鉱一,野口義男

 of
 1968年3月

 1968年3月
 相原康彦

1967年11月 林

二識,井上建二

| 舟 | 亢 | 空 | 宇 | 宙技術研究所報告152号 |
|---|---|---|---|--|
| | | | | 昭和43年3月発行 |
| | 発 | 行 | 所 | |
| | | | | 東 京 都 調 布 市 深 大 寺 町 1880 電話武蔵野三鷹 (M22) 44-9171 (代表) |
| | 印 | 刷 | 所 | 株式会社 東京プレス |
| | | | | 東京都板橋区桜川 2~27~12 |