航空エンジンの高性能化に向けた要素技術の開発 Technology Development of Compressor and Combustor for Performance Improvement of Aircraft Engine



酒	井	祐	輔①	Yusuke Sakai
松	山	竜	佐2	Ryusuke Matsuyama
小	田	剛	生③	Takeo Oda
丹	羽	直	之④	Naoyuki Niwa
堀	Ш	敦	史5	Atsushi Horikawa

世界経済の発展に伴う航空輸送量の急増と地球温暖化への 対策として,航空エンジンには優れた経済性・環境性が要求 されており,当社においても将来の製品化に向けた技術開発 を進めている.

圧縮機では低燃費化を実現するために高効率な翼形状設計 技術などを,燃焼器では排出ガスの低NOx化を実現するため に希薄予混合技術などを開発した.さらなる技術開発のため 要素試験や解析技術の高度化に取組んでいる.

Civil aircraft engines are expected to have excellent economic and environmental friendliness to address the rapid increase in air transportation and global warming due to global economic growth. We are developing technologies for future aero-engine components.

We have developed design methodology for high efficiency compressor for better fuel consumption, and lean staged combustor for NOx reduction. We are continuously working on improving the component testing and the numerical analysis for further development.

まえがき

グローバル経済の発展に伴う航空輸送量の急増と地球温 暖化への対策として,航空エンジンには低燃費化などによ る経済性および排出ガスの低NOx化などによる環境性の 向上が強く要求されている.

このような状況の下,高性能な航空エンジンの需要は根 強く,将来的にも市場規模の拡大が見込まれている.

1 背 景

当社は国際共同開発に参画して航空エンジンの製造分担 による事業展開をしており、シェア拡大に向けた研究開発 を実施している。特に、圧縮機と燃焼器に関する自社技術 の高度化に取組んでいる。

2 航空エンジンの開発課題

航空エンジンは、図1に示すように、空気を圧縮する圧 縮機と燃料を燃焼させる燃焼器および高温・高圧の燃焼空 気から動力を抽出するタービンを基本要素として構成され ている.

各要素の開発においては、それらをエンジンに組み込む 前に段階的な性能評価が必要となる.燃焼器について、要 素開発の技術成熟度レベルTRL (Technology Readiness Level) を図2に示す. 当社では, 低燃費化・低NOx化に







貢献できる要素技術の開発を目的として、TRL5レベル の技術獲得に向けた研究開発を行っている。

(1) 低燃費化への課題

低燃費化を実現するためには,エンジンの各要素の効率 向上や軽量化が必要となる.圧縮機は,高速回転する動翼 列と固定された静翼列を複数段重ねて構成されており,高 効率化のためには低損失な翼形状の設計が必要となる.ま た,軽量化のためには段数を削減する必要があり,翼ごと の負荷が高くなる傾向にある.

一方,エンジンがより安全に運転できるように,圧縮機 の不安定作動であるサージやストールを起こさない十分な 作動範囲を持つことが必要である.

圧縮機の開発においては、これらの高効率・軽量・広作 動範囲をバランス良く実現することが課題である.

(2) 低NOx化への課題

航空エンジンから排出されるNOxは、エンジンの中で 最も高温となる燃焼器において生成される. 燃焼温度が高 いほどNOxの生成量が増加するため、燃焼温度を低減す ることが重要となる.

燃焼温度を低減できる燃焼器として,当社では希薄燃焼 器を開発している¹⁾.希薄燃焼器は,燃焼時の空気に対す る燃料の割合を少なくすることで,図3に示すように従来 燃焼器より燃焼温度を低減することができる.また,NOx だけでなく粒子状物質も大幅に低減できるため,次世代燃 焼器として期待されている.一方で,保炎性・燃焼効率・ 自着火や逆火による燃焼器損傷の可能性・燃焼振動の発生 など,実用化には多くの課題がある.

燃焼器の開発においては、低NOxを実現するために、 均一な予混合火炎を形成することが重要な課題である。

3 低燃費化・低NOx化への取り組み

(1) 低燃費化の実現

低燃費化を実現するための取り組みとして, 翼設計シス テムを開発して回転翼列試験で実証した.また, 実験結果 をより高精度に再現できるように, 解析技術の高度化にも 取り組んでいる.

(i) 翼設計システム

近年の翼設計においては、数値流体力学CFDで個々の 翼性能を確認しながら設計することが一般的であるが、数 多くの設計パラメータの中から最適なパラメータを選定す るまでに多くの試行錯誤が必要となる.この作業を効率的 かつ精度良く行うために、遺伝的アルゴリズムを活用して 図4に示すような最適な設計パラメータを自動的に選定で きるシステムを構築した.従来は個別に行っていた空力と 振動・強度の最適化を同時に行うことが可能となっている. 本システムを用いて設計した新型翼と従来翼について、圧 力損失の半径方向分布の比較を図5に示す.このように、 従来翼よりも全圧損失が低減した高効率な翼が設計できる ようになった.

(ii) 回転翼列試験

新規に設計した翼型について,回転翼列試験で設計の検 証を行った.試験は2段軸流圧縮機の形態で実施した.試 験に使用した装置を図6に示す.回転翼列試験では,圧力 比・効率などの空力特性や健全性を確認するために翼の振 動特性を取得する.また,設計段階での予測が難しいサー



図4 翼設計最適化システム







図 6 圧縮機回転翼列試験装置 Fig. 6 Compressor test rig

ジ・ストールの発生点も確認している.

(iii) 数值解析

翼の設計においては,解析時間の制約から流れ場を時間 平均して取り扱う定常解析が一般的に使用される.しかし, 定常解析では多段圧縮機の動静翼干渉を精度良く捉えるこ とができないため,サージなどの不安定現象の予測精度が 不十分である.そのため,時間精度を高めた非定常解析の 研究にも取り組んでいる.

非定常解析は定常解析と比較して解析が大規模になるため、スーパーコンピュータ「京」を用いた共同研究を九州 大学と実施している²⁾.解析対象は回転翼列試験を実施し た2段圧縮機であり、翼端付近における密度勾配分布を 図7に示す.このように、翼の後流や衝撃波が隣接する翼 と干渉する複雑な流れの様子を捉えることができている.

(2) 低NOx化の実現

航空エンジン用燃焼器の多くは,代表図に示したように 周上に配置された燃料噴射弁から噴射された燃料が,下流 の環状燃焼室内で燃焼する環状燃焼器である.

希薄燃焼器では, 燃焼室内で燃焼する前に, 燃料噴射弁 内で燃料と空気を予混合させる. 予混合気が均一であるほ



図7 翼間の密度勾配分布 Fig.7 Density gradient distribution in blade-to-blade plane

どNOxを低減することができるため、燃料噴射弁の性能 向上が重要となっている.

燃料噴射弁の開発においては、均一な予混合火炎の実現 などの課題を解決するためにJAXAと共同研究開発を実施 しており、数値解析と光学計測を用いて空気の流れ場・燃 料分布・燃焼場を可視化して設計に利用している.設計し た燃焼器に対しては、高温高圧燃焼試験にて性能評価を実 施する.高圧力比化が進むエンジンに対して実温実圧に近 い条件で環状試験ができる設備は世界的にも希少である が、当社は図8に示すJAXAの保有する大規模な高温高圧 燃焼試験装置を利用して、実温実圧に限りなく近い試験条 件で性能評価を実施しているため、より精度良く性能を把 握することができる.

(i) 予混合火炎

予混合度が異なる場合の燃料噴射弁の燃焼試験時の火炎 を図9に示す.図中の赤い円状部分は円筒状設備が赤熱し ている領域であり、青い部分が火炎である.なお、図を左 右に横切る棒は排出ガス計測プローブである.

予混合が不均一な場合である同図(a)では火炎が周方向に 筋状となり、予混合が均一な場合である同図(b)では火炎が 周方向に一様になっている.また、予混合が均一な場合の NOx排出量は、大幅に削減されている³⁾.予混合を均一に するためには、空気の流れ場および燃料分布を精度よく把 握する必要がある.



図 8 高温高圧燃焼試験装置 Fig. 8 High temperature and high-pressure combustor test rig



(a) 不均一な場合の火炎

(b) 均一な場合の火炎

図9 予混合火炎 Fig.9 Premixed flame





(a) モデル外観

(b) 燃料噴射弁内速度分布

図10 燃料噴射弁内CFD Fig.10 CFD in the fuel injection device





(a) 燃料噴霧可視化 (b) 燃焼可視化 図11 燃焼器内部の可視化 Fig.11 Visualization of the interior of combustor

(ii) 数值解析

空気の流れ場の把握のために、数値解析を利用している. 着火・保炎性能や出口温度分布などに影響のある燃焼器内 の大きな流れ場や、予混合および自着火や逆火のリスクを 伴う燃料噴射弁内での空気流れの剥離や速度分布の把握に 有効である(図10).特に後者では、計算対象の形状を忠 実に再現するために、より詳細で大規模な解析が必要であ り、JAXAにおいて非燃焼解析コードUPACSとスーパー コンピュータを利用して解析を実施している.

(iii) 光学計測

高圧力雰囲気下における燃料噴射弁内の燃料噴霧分布の 可視化試験の様子を図11(a)に示す. 燃料噴射弁の最外殻の 部品を透明化することで、燃料噴射弁内の燃料噴霧分布を 可視化することができる. また, レーザを使用することで, 可視化した燃料噴射弁の燃料噴霧粒径や液滴速度など、よ り詳細な情報を得ることができる.

燃料噴射弁の燃焼試験中の火炎の様子を図11(b)に示す. 試験用燃焼室の壁面をガラスにすることで、燃焼状態を可 視化している。可視化と合わせてレーザなどの光学装置を 使用することで、燃料噴霧分布・気化した燃料分布・燃焼 場などの情報をより詳細に把握することができる.

あとがき

将来の民間航空エンジン事業における当社技術の採用に 向けて, 圧縮機や燃焼器の技術開発に取り組んでいる. 今 後もさらなる技術開発とエンジン開発元OEMへの提案活 動を継続していく.

本研究の一部は、九州大学およびJAXAとの共同研究で 得られた成果であり、高度情報科学技術研究機構のHPCI システム利用課題として採択されたものを含む. 関係者に 感謝の意を示す.

参 考 文 献

- 1)特許 第5988261号, "燃料噴射装置"
- 2) S. Saito, M. Furukawa, K. Yamada, Y. Tamura, A. Matsuoka, N. Niwa, : "Vortical Flow Structure of Hub-Corner Separation in a Stator Cascade of a Multi-Stage Transonic Axial Compressor". Proceedings of the ASME 2017 Fluids Engineering Division Summer Meeting, July 31-August 3, 2017, FEDSM2017-69116
- 3) R. Matsuvama, M. Kobavashi, H.Ogata, A. Horikawa, Y. Kinoshita,.:" DEVELOPMENT OF A LEAN STAGED COMBUSTOR FOR SMALL AERO-ENGINES", Proceedings of ASME Turbo Expo 2012, June 11-15. 2012. GT2012-68272







酒井 祐輔

松山竜佐

小田剛生





堀川敦史