

مطالعه عددی عملکرد آیرودینامیکی ایرفویل دو المانی با رویکرد کاهش باند فرود

میثم ایزدی^۱، سید آرش شمس طالقانی^{۲.*} و رضا خاکی^۳ ^۱ دانشجوی دکتری، پژوهشگاه هوافضا، تهران، ایران ۲^۱ استادیار، پژوهشگاه هوافضا، تهران، ایران ۲ دانشیار، دانشگاه علوم و فنون هوایی شهید ستاری، تهران، ایران ۱۴۰۱/۱۰۶/۱۲ تاریخ بازنگری: ۱۴۰۱/۱۱/۱۵، تاریخ پذیرش: ۱۴۰۲/۱۲/۱۱

چکیدہ

هدف از این تحقیق بهبود عملکرد آیرودینامیکی ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۲ مجهز به ابزار برآافزای لبه فرار با تغییر در یکی از مهمترین پارامترهای هندسی آن است. در این تحقیق حل معادلات ناویراستوکس در شرایط جریان آشفته و تراکمناپذیر با بهرهگیری از نرمافزار فلوئنت صورت پذیرفته است. بعد از فرآیند مدلسازی ایرفویل و فلپ، در زوایای فلپ متفاوت (۱۰ الی ۳۰ درجه)، شبکهبندی بی سازمان در نرمافزار گمبیت تولید شد و بهبود عملکرد آیرودینامیکی ناشی از تغییر در پارامتر هندسی لبه شکاف مورد بررسی قرار گرفت. جریان از نوع دائم، آشفته و تراکمناپذیر فرض شده و الگوریتم حل معادلات نیز فشار مبنا انتخاب شده است. محدوده عدد رینولدز جریان²۰۲×۲۴۶ بوده و مدل آشفتگی مورد استفاده کا اپسیلون در نظر گرفته شده است. مقایسه نتایج و مشخصهای آیرودینامیکی ایرفویل مجهز به فلپ تکشکافه پس از ایجاد تغییر موردنظر در پارامتر هندسی، نشان میدهد که با بهبود قابل توجه ضرایب آیرودینامیکی(به طور میانگین افزایش ۹ درصدی ضریب برآ و نیز افزایش ۶ درصدی ضریب پسا)، باند فرود هواپیما کاهش خواهد یافت همچنین بررسی گرادیانهای فشار و سرعت در مقاطع مختلف، نشان میدهند که تغییر به وجود آمده موثر بوده و در مقایسه با مقاله

كلمات كليدى: ابزار برآافزا؛ فلپهاى تكشكافه؛ پارامترهاى هندسى فلپ؛ بهبود عملكرد آيروديناميكى.

Numerical Study of Slot Lip Effects on Aerodynamics Performance of a Two-Element Airfoil with the Approach of Decreasing the Landing Distance

Meysam Izadi¹, Arash Shams Taleghani^{2,*}, Reza khaki³

¹ Ph.D. Student, Aerospace Eng., Aerospace Research Institute, Tehran, Iran
² Assist. Prof., Mech. Eng., Aerospace Research Institute, Tehran, Iran
³Assoc. Prof., Mech. Eng, Shahid Sattari Aeronautical Univ., Tehran, Iran

Abstract

The aim of this research is to improve the aerodynamics performance of a NACA-23012 airfoil equipped with a High lift device by changing one of its most important geometric parameters. In this research, Navier-Stokes equations are solved in turbulent and incompressible flow conditions using fluent software. After the airfoil and flap modeling process, at different flap angles (10 to 30 degrees), unstructured meshing was produced in gambit software and the improvement of aerodynamics performance due to change in the geometric parameter of the slot lip was investigated. The flow is assumed to be steady, turbulent and incompressible, and the algorithm for solving the equations is also selected as pressure-based. The flow Reynolds range is 3.6×10^6 and the turbulence model used is realizable k-epsilon. Comparison of the results and aerodynamic characteristics of the airfoil equipped with a flap after making change in the geometric parameter, shows that with the significant improvement of the aerodynamic coefficients (on average, an increase of 9% in the lift coefficient and also an increase of 6% in the drag coefficient), the landing distance of the airplane will be reduced. Also, the investigation of the pressure and velocity gradients at different stages show that the change is effective and better distributed compared to the reference article.

Keywords: High-Lift Devices; Slotted Flaps; Aerodynamics Optimization; Unstructured Grid.

^{*} سيد آرش شمس طالقاني ؛ تلفن: ٠٩١١٣٩١۵۵٩٠

آدرس پست الكترونيك: arash.taleghani@gmail.com

۱–مقدمه

امروزه با توجه به مشکلات موجود پیرامون محل ساخت فرودگاههای شهری و همچنین برخاستن و فرود انواع هواگردها بر روی ناوها و باندهای دریایی، کوتاهبودن باند فرود از متغیرهای بسیار مهم در مرحله طراحی مفهومی است [1]. این دغدغه در هواپیماهای کوچک و سبک بیشتر است؛ چرا که باندهای غیرنظامی شهری یا نظامی ناونشین معمولاً طول کوتاهی داشته و جسم پرنده سبک باید توانایی فرود در یک مسیر کوتاه را داشته باشد [7].

تاکنون تحقیقات بسیار زیادی در این زمینه صورت پذیرفته است و استفاده از تکنیکهای کنترل جریان در سطوح آیرودینامیکی یک هواپیما تاثیرات بسیار مثبتی بر روی ضرایب آيروديناميكي دارد كه معمولا با كنترل جريان لايه مرزى و تاخیر در جدایش جریان کار میکنند [۳] که از مهمترین روشهای کنترل جریان میتوان به روشهای کنترل فعال مانند عملگرهای پلاسمایی[۱۲-۴]، مکش [۱۳]، دمش پالسی [۱۴-۱۸]، امواج آکوستیک سطحی [۲۳-۱۹]، روشهای مغناطیسی هیدرودینامیکی [۲۵-۲۴]، عملگر جت سینتتیک [۳] و روشهای کنترل غیرفعال سطوح متخلخل [۲۸-۲۶] اشاره نمود؛ اما به طور کلی راهکاری که محققین برای کاهش باند فرود یک جسم پرنده به صورت عملی و گسترده استفاده میکنند، بهره گیری از سطوح برآافزا بوده است [۲۹] و تا به امروز هیچکدام از روشهای مذکور نتوانستند جایگزین صنعتی مناسبی برای سیستمهای برآافزای لبه حمله و فرار در هواپیماها باشند و عموما تکیه فعالان صنعت هوانوردی جهت بهبود پارامترهای آیرودینامیکی هواپیماها، بر سیستمهای برآافزای مستقر روی بالها متمرکز بوده است [۳۰]؛ همچنین طراحی یک سیستم برآافزای مناسب، نیازمند دقت بسیار بالايي است؛ زيرا اين سيستمها با وجود اينكه موجب جهتدهی مناسب نیروها در رژیمهای مختلف یروازی می شوند، درصورتی که در مراحل طراحی، تجزیه و تحلیل همهجانبهای صورت نپذیرد، موجب افت کارایی در حالت کروز و نیز توزیع نامناسب نیروها در حالتهای فرود و برخاستن می شوند [۳۱]. وزن و پیچیدگی سیستمهای برآافزا به نسبت عملکرد آنها افزایش می یابد که خود می تواند بر این اثر مخرب بيفزايد [٣٢].

¹ Fowler

به طور کلی وظیفه اصلی سیستمهای برآافزا، فراهم کردن ضرایب برآی بیشتر در شرایط برخاستن و فرود است، به گونهای که این موضوع تاثیر کمی بر عملکرد هواپیما در حالت کروز بگذارد [۳۴–۳۳]، اما ممکن است، با توجه به قیود تعریفشده این وظیفه نیز تطابق یابد. به عنوان مثال در این تعریفشده این وظیفه نیز تطابق یابد. به عنوان مثال در این ریزا منجر به کاهش هزینههای ساخت و ساز، توجه به ملزومات فرود هواپیماهای نظامی ناونشین، توجه به محدودیتهای فرودگاههای شهری و نیز کاستن زمان فرود میشود که در موارد بسیار زیادی امری حیاتی است [۳۵].

استفاده از انواع وسایل بر آافزا در لبه حمله و لبه فرار هواپیماهای مسافربری به طور همزمان رایج است، اما در هواپیماهای حمل و نقل سبک محدودیت های بیشتری در این زمینه وجود دارد [۳۶]. در این دسته از هواپیماها و همچنین در وسایل بر آافزای لبه فرار نیز اکثرا از فلپهای ساده و تکشکافه و فلپهای فولر ^۱ استفاده می شود [۳۷]. در مجموع می توان گفت، استفاده از وسایل بر آافزا می تواند ۶ تاثیر کلی بر روی عملکرد ایرفویل بگذارد [۳۸]:

- ۱. ضریب برآ را افزایش میدهد.
- ۲. ضریب برآی بیشینه را افزایش میدهد.
 - ۳. زاویه حمله برآ صفر را تغییر میدهد.
 - ۴. زاویه واماندگی را تغییر میدهد.
 - ۵. ضریب پسا را افزایش میدهد.
 - ۶. شیب منحنی برآ را افزایش میدهد.

اثر افزودن فلپ به لبه فرار بال معادل افزایش انحنای بال است[۳۹]. بعضی از فلپها نیز طول وتر بال را افزایش میدهند که این امر باعث افزایش مساحت بال و در نتیجه باعث کاهش زاویه حمله مورد نیاز برای تولید نیروی برآ میشود [۴۰]. باز نمودن فلپها تا حدود ۲۰ درجه، در سرعتهای پایین باعث افزایش نیروی برآ، بدون افزایش زیاد نیروی پسا میشود [۴۱]. منظور کاهش طول باند خزش، پایین میآورند. وقتی فلپها بیش از ۲۰ درجه پایین میآیند، پسا به سرعت افزایش می ابد. افزایش نیروی پسا باعث افزایش نرخ کاهش ارتفاع میشود که در حین تقرب برای فرود مناسب است [۲۲]. جدول(۱) تاثیر

فلپهای رایج بر روی ضریب برا را نشان میدهد.(علامت (+)، به نشانه میزان تاثیر مثبت فلپ مربوطه بر روی ضریب برای بیشینه ایرفویل است.)

جدول ۱- تغییر ضریب برآی بیشینه به ازای انواع مختلف وسایل بر آافزای لبه فرار [۴۳]

۱/۱-۴/۵	ايرفويل تنها
+•/٩	فلپ ساده
+)	فلپ شکسته ^۱
+ \/٣	فلپ شکافدار
+ \/٣ć/c	فلپ فولر

فلپها و دیگر وسایل برآافزا در ابتدا جهت فرود هواییماها در یک مسافت کم مورد استفاده قرار گرفتند، به گونهای که به الزامات عملکرد در بیشینه سرعت، کمترین آسیب را وارد کنند [۴۴]. در هنگام برخاستن، ضریب برآی بیشینه بالا به همراه ضریب یسای کم مورد نیاز است که بیانگر نیاز به نسبت برآ به پسای بالا در این فاز است. در هنگام فرود نیز ضریب برآی بیشینه بالا مانند فاز برخاستن مورد نیاز است، با این تفاوت که در این فاز وجود پسای بیشتر، مورد اهمیت است [۴۵] که هدف تحقیق حاضر نیز دستیابی به ضریب برآ و پسای بالا به صورت همزمان است. علاوه بر این موارد، فلپ باید طوری طراحی شود که در حالت جمع شده، کمترین تاثیر ممکن را بر روی پسای بال داشته باشد. ضریب گشتاور بالا نیز نامناسب است، هم از نظر ملزومات سازهای بال و هم از نظر بارگذاری روی قسمت دم که متناسب با مقدار برآی بال میباشد و جهت جبران گشتاور تولید شده توسط فلپ، فشار زیادی را تحمل میکند. نیروی آیرودینامیکی کم بر روی فلپ از نظر ملزومات سازهای و هم از نظر ملزومات آیرودینامیکی مطلوب است [۴۶]. در فلپهای شکافدار، وجود شکاف موجب مکش هوای با انرژی بالا از سطح پایینی شده و جدایش جریان از روی فلپ را به تاخیر میاندازد و از آن برای کنترل لایه مرزی در سطح بالايي فلپ استفاده ميكند [۴۷]. حركت فلپ تكشكافه هم می تواند با استفاده از چرخش خالص حول یک محور خاص و هم ترکیبی از چرخش و جابجایی باشد [۴۸].

¹Split Flap

تنوع این فلپها نیز با توجه به تعداد شکافهای موجود طبقهبندی میشود که در این تحقیق فلپ تکشکافه مورد بررسی قرار گرفته است. مکانیزم ایرفویل مجهز به فلپ تکشکافه، پارامترهای هندسی مخصوص به خود را دارد که مهمترین آنها اندازه شکاف^۲، فاصله همپوشانی^۳، لبه شکاف[†] و ورودی شکاف^۵ بوده که در کنار پارامترهایی همچون نوع فلپ، اندازه فلپ و همچنین میزان چرخش آن مورد تجزیه و تحلیل قرار می گیرد [۴۹]. شکل(۱) پارامتر لبه شکاف را نشان می دهد که یکی از مهمترین پارامترهای هندسی فلپ تکشکافه است. پارامتر هندسی لبه شکاف فاصله طولی لبه شکاف تا لبه حمله ایرفویل است و در شکل با طول م² نشان داده شده است و به صورت درصدی از طول وتر ایرفویل بیان می شود.



شکل۱- پارامتر هندسی لبه شکاف

به طور کلی با توجه به مطالبی که بیان شد و اهمیت حوزه بهینهسازی سیستمهای برآافزا، تحقیقات انتشاریافته معتبر (تجربی و عددی) حول ایرفویلهای مجهز به فلپ بسیار کم بوده و دادههای اندکی از آزمایشهای تجربی در دسترس قرار دارد. در این تحقیق ابتدا هندسه ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۲ مجهز به فلپ تکشکافه نوع Vlarck در زوایای حمله و فلپ مختلف در محیط نرمافزارگمبیت ایجاد شده و دامنهی حل جریان تعریف شده است. با استفاده از ابزارهای مختلف نرمافزار گمبیت، شبکهبندی با موفقیت انجام شده و شرایط مرزی نیز تعریف شده است. سپس مدل نهایی، پس از مطالعه استقلال از شبکه، جهت صحتسنجی با مقاله مرجع[۵۰] در نرمافزار فلوئنت مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفته است و با تکیه بر آنها، یافتن هندسه مناسب لبه شکاف دنبال شده است.

² Gap Distance

³ Overlap Distance

⁴ Slot Lip

⁵ Slot Entry

ضمنا دادههای تونل باد مقاله مرجع نیز با توجه به اینکه مقدار دهانه بال و عرض تونل باد (با در نظر گرفتن یک تولرانس ناچیز) برابر است، دوبعدی درنظر گرفته شده است. این آزمایشها در تونل باد ۳×۲ متر با حفظ فشار دینامیکی ۱۶/۳۷ پوند بر فوت مربع و سرعت ۳۵/۸ متر بر ثانیه صورت پذیرفته است.

۲- معادلات حاکم

در مسئله پیشرو از نرمافزار فلوئنت برای حل عددی و گسستهسازی معادلات استفاده شده است. نرمافزار فلوئنت از روش حجم محدود (FVM) برای حل معادلات ناویراستوکس حاکم بر جریان استفاده میکند. معادله جریان بعد از گسستهسازی به روش حجم محدود، کلیه ویژگیهای فیزیکی و خواص جریان را دارا است. با توجه به اینکه فرض شده است، خصوصیات جریان را دارا است. با توجه به اینکه فرض شده است، معادلات جریان پایا و تراکمناپذیر است. شبیه سازی ها در سرعت ۲۵/۸ متر بر ثانیه و رینولدز ۲۰/۶ انجام می شود. در کلیه شبیه سازی ها گسسته سازی معادلات از مرتبه دو لحاظ شده است و برای حل دقیقتر در نرمافزار فلوئنت از حل کننده با دقت مضاعف بهره گرفته شده است.

اصل اساسی که از آن در مکانیک سیالات استفاده می شود اصل بقاء جرم است. این اصل بیان می دارد که جرم نه تولید می شود و نه از بین می رود و توسط رابطه ۱ بیان می شود که معادله پیوستگی نام دارد:

$$\overrightarrow{\nabla \cdot \vec{V}} = 0 \tag{1}$$

قانون دوم نیوتون بیان میکند، برآیند نیروهایی که بر یک جسم اثر میکند برابر تغییرات خالص مومنتوم است. با در نظر گرفتن جریان غیرقابل تراکم و ثابت فرض کردن ضریب ویسکوزیته، شکل معادله ناویراستوکس به صورت زیر است:

$$\rho \frac{DV}{Dt} = \rho f - \nabla P + \mu \nabla^2 V \tag{(1)}$$

که در آن V بردار سرعت، P فشار، f نیروهای حجمی و µ ویسکوزیته است. f نیز بیانگر نیروهای حجمی است که در این تحقیق نیروی وزن المان و بسیار ناچیز است.

به منظور مدلسازی آشفتگی جریان از مدل کا-اپسیلون realizable استفاده شده است. این مدل در مواردی که جریان تحت چرخش، ورتیسیته و انحنای شدید است، نتایج مطلوبی را ارائه میدهد [۵۱]. این مدل نسبت به مدلهای دیگر خانواده کا-اپسیلون، در زمانی که جریان دارای گرادیان معکوس یا جدایش است، با دقت خوبی کار میکند و میتواند پایداری بهتری را به همراه داشته باشد [۵۲].

۳- تجزیه و تحلیل ۳-۱- بیان مساله

همان طور که در مقدمه بیان شد، پارامتر هندسی لبه شکاف، تأثیر زیادی بر ضرایب آیرودینامیکی دارد و پیدا کردن بهترین اندازه آن میتواند تأثیر زیادی در طراحی بهینه وسایل پرنده داشته باشد. در این تحقیق پس از بررسی اعتبارسنجی و تطابق نتایج حاصل از شبیهسازی جریان در نرمافزار فلوئنت با مقاله مرجع [۵۰] و نیز بررسی استقلال از شبکه، ضرایب آیرودینامیکی ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۲ مجهز به فلپ تکشکافه نوع-۷۹۵۲، با اندازههای لبه شکاف متفاوت (از ۸۵۵ تا نوع-۷۹۵۲، با اندازههای لبه شکاف متفاوت (از ۸۵۵ تا فر یکی از زوایای فلپ و در چند زاویه حمله، توزیع ضریب فشار مورد بررسی قرار گرفته است. اندازه لبه شکاف در مقاله مرجع نیز ۲۰٫۹ است.

ابتدا هندسه ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۲ در نرمافزار گمبیت ساخته و سپس مختصات فلپ و شکاف مربوطه به آن افزوده شد. در ادامه میدان حل جریان تعریف شد، همانطور که در شکل(۲) نشان داده شده است.



شکل۲- میدان حل جریان

تعیین شرط مرزی مناسب، نقش مهمی را در درستی یک حل عددی ایفا میکند. با توجه به شکل (۲) برای ورودی در مرز

چپ و سطوح بالایی و پایینی شرط سرعت ورودی و برای خروجی در مرز راست دامنه حل شرط فشار خروجی در نظر گرفته شده است. فشارهای خروجی و کاری برابر فشار اتمسفر در نظر گرفته شده است. جدول (۲) شرایط کلی شبیهسازی جریان را نشان میدهد.

جدول ۲- شرایط شبیهسازی

دوبعدى	ابعاد جريان
آشفته	جريان
7. 1/8	شدت آشفتگی جریانآزاد
۱ اتمسفر	فشار کاری
۳۵/۸ متر بر ثانیه	سرعت
دقت مضاعف	دقت
كوپل	حلگر

شرط عدم لغزش بر روی سطوح ایرفویل و فلپ رعایت شده که این به معنی صفر بودن سرعت روی این قسمتها است. برای شبیه سازی، جریان دائم، آشفته و تراکم ناپذیر در نظر گرفته شده است. در حل عددی، ضرایب زیر تخفیف نیز با توجه به شرایط مسئله تعیین شده اند. با تولید شبکه لایه مرزی بر روی ایرفویل، شبکه بندی کلی به صورت بی سازمان تولید شد. تصویری از شبکه بی سازمان استفاده شده در شکل (۳) نشان داده شده است.

پارامترهای زیادی در دستیابی به یک شبکهبندی مناسب و بهینه تأثیر گذار میباشند. در برخی از شرایط، در قسمتهایی از مدل، سیال مورد بررسی با تغییرات شدید خواص و گرادیانهای بزرگ دمایی، فشاری و ... روبرو میشود. به همین دلایل در این قسمتها باید تراکم شبکه نسبت به سایر مناطق و قسمتها افزایش یافته و شبکه ریزتری تولید شود. به همین منظور و برای حصول یک شبکهبندی بهینه که موارد مورد بحث بالا در آن رعایت شده است، پس از تولید شبکه لایه مرزی مناسب، تولید شبکه روی سطوح انجام شده است. جهت بررسی استقلال از شبکه، مدلهای مختلف شبکهبندی با تعداد تراکم متفاوت تولید شد. برای انتخاب شبکه مناسب، تغییرات ضریب برآ برای چندین شبکه با تعداد المانهای مختلف و زاویه حمله ۵ درجه و زاویه فلپ ۱۰ درجه مورد بررسی قرار

گرفت. در نهایت طبق نتیجه استقلال از شبکه انجام شده در شکل (۴)، به خاطر عدم تغییرات ضریب برآ در تعداد المانهای بیشتر از ۳۵۰۰۰۰ و همچنین کاهش زمان اجرای فرآیند شبیهسازی، از این تعداد شبکه برای شبیهسازی عددی استفاده شده است.



شکل۳- شبکهبندی بیسازمان حول ایرفویل و فلپ



شکل۴- بررسی تراکم شبکهبندی حل جریان

۳-۲- اعتبارسنجی

جهت اعتبارسنجی مقاله حاضر، از مرجع[۵۰]، استفاده شده است، همان طور که در مقدمه ذکر شد، ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۲

مجهز به فلپ تک شکافه به صورت تجربی در آن مطالعه شده است و عملکرد آیرودینامیکی آن در زوایای حمله و همچنین زوایای فلپ مختلف به دست آمده است. در تحقیق حاضر، ضرایب برآ و پسای به دست آمده در شرایط مختلف، با دادههای موجود در مقاله مرجع مربوطه مقایسه شده است.

با توجه به شرایطی که تاکنون بیان شد، شبیه سازی انجام شد و در زوایای حمله و فلپ مختلف با داده های مقاله مرجع مقایسه شد که خروجی ها نشان دهنده اختلاف قابل قبول (حدود ۴٪) بین آنها است. نتایج مقایسه ضرایب برآ و پسا بین تحقیق حاضر و تحقیق تجربی مرجع[۵۰] برای زوایای حمله ۰، ۵ و ۱۰ درجه در شکل های (۵) و (۶) ارائه شده است.



شکل۵- مقایسه ضرایب برآی مقاله مرجع و تحقیق حاضر



شکل۶- مقایسه ضرایب پسای مقاله مرجع و تحقیق حاضر

۳-۳- نتايج

۳-۳-۱- تاثیر لبه شکاف بر ضرایب آیرودینامیکی

در این بخش تاثیر مستقیم کاهش و افزایش پارامتر لبه شکاف بر مشخصههای آیرودینامیکی ایرفویل مجهز به فلپ مورد بررسی قرار گرفته است. بهبود ضرایب آیرودینامیکی همان طور که در مقدمه ذکر شد، با رویکرد کم کردن باند فرود در هنگام فرود است و بدین منظور باید ضرایب برآ و پسا به طور همزمان با هم افزایش یابند. در واقع قید این مساله بیشینهسازی همزمان ضریب برآ و پسا میباشد که در نهایت منجر به کاهش باند فرود خواهد شد.

شکلهای (۷) و (۸) مقایسه ضریب برآ و پسا، در زاویه فلپ ۱۰ درجه و زوایای حمله مختلف، برای ایرفویل ناکا-۲۳۰۱۳ مجهز به فلپ تکشکافه با مقادیر مختلف لبه شکاف را نشان می دهند. رنگ آبی دادههای مربوط به مقاله مرجع با مقدار لبه شکاف ۲۹/۰۰ رنگ قرمز دادههای مربوط به مقدار لبه شکاف ۱۹۵۵ و رنگ سبز نیز دادههای مربوط به مقدار لبه شکاف ۱۹۵۸ را نشان می دهند. در این نمودارها با کوتاه شدن فاصله لبه شکاف(۱۸۵۰)، ضرایب آیرودینامیکی بهبود نیافتهاست، اما پس از افزایش پارامتر لبه شکاف به اندازه ۲۰۵۵، ضرایب آیرودینامیکی با رویکرد بیشینه سازی همزمان ضرایب برآ و پسا بهبود یافتهاند.



شکل۷- مقادیر ضرایب برآ در زاویه فلپ ۱۰ درجه



شکل۸- مقادیر ضرایب پسا در زاویه فلپ ۱۰ درجه

در شکلهای (۹) و (۱۰) ضرایب آیرودینامیکی برآ و پسا در زاویه فلپ ۲۰ درجه و زوایای حمله مختلف ارائه شده است. با کاهش اندازه لبه شکاف، پارامترهای آیرودینامکی مورد نیاز جهت کاهش باند فرود، بهبود نیافته است و افزایش مقدار لبه شکاف موجب بهبود ضرایب برآ و پسا به صورت همزمان شده است.



شکل۹- مقادیر ضرایب برآ در زاویه فلپ ۲۰ درجه



شکل۱۰- مقادیر ضرایب پسا در زاویه فلپ ۲۰ درجه

ضرایب آیرودینامیکی در زاویه فلپ ۳۰ درجه در شکلهای (۱۱) و (۱۲) نشان داده شده است. در این حالت مشاهده میشود که شرایط مانند زوایای فلپ ۱۰ و ۲۰ درجه است و تنها با افزایش مقدار لبه شکاف، متغیرهای آیرودینامیکی بهبود می یابد؛ لذا با استناد به دادههای شکلهای (۷) تا (۱۲) می توان گفت با میزان تغییرات بوجود آمده در پارامتر لبه شکاف، کمتر از مقدار مقاله مرجع(۹۰)، تغییر مثبتی در ضرایب برآ و پسا مشاهده نشده است؛ همچنین در این شکلها مشاهده می شود با افزایش لبه شکاف، در همه زوایای حمله، وضعیت کاملا بهبود یافته و ضرایب آیرودینامیکی برآ و پسا باهم افزایش یافتهاند. به طور دقیق تر، با افزایش لبه شکاف به مقدار ۰۵۰/۰۰، ضریب برآ به طور میانگین تا ۹ درصد و ضریب پسا تا ۶ درصد افزایش یافته است که دارای اهمیت بالایی است و در نهایت موجب کاهش باند فرود خواهد شد.



شکل۱۱- مقادیر ضرایب برآ در زاویه فلپ ۳۰ درجه



شکل۱۲- مقادیر ضرایب پسا در زاویه فلپ ۳۰ درجه

دلیل بهبود پارامترهای آیرودینامیکی مطابق با رویکرد کاهش باند فرود، رفتار جریان و توزیع فشار در هندسه جدید است. نکته دیگر قابل رویت در شکلهای مربوط به ضریب آیرودینامیکی، این است که با افزایش زاویه حمله، اختلاف بین این ضرایب نیز بیشتر میشود. مقایسه ضرایب آیرودینامیکی در هندسههای متفاوت نشان داده است، بیشترین میزان افزایش در ضرایب آیرودینامیکی در زاویه فلپ ۳۰ درجه اتفاق میافتد که با افزایش مقدار لبه شکاف، ضریب برآ ۱۲/۸ درصد و ضریب پسا ۶/۸ درصد افزایش یافته است.

۳-۳-۲- تاثیر لبه شکاف بر توزیع فشار

منشاء همه تفاوتها در مقادیر ضرایب آیرودینامیکی، نحوه توزیع فشار میباشد. با توجه به اینکه افزایش مقدار لبه شکاف تا ۵۸/۹۰، موجب بهبود ضرایب آیرودینامیکی شده است، در این بخش ضرایب فشار مربوط به مقدار لبه شکاف ۲۰/۹c مقدار لبه شکاف ۲۹۵۵ با یکدیگر مقایسه شدهاند. توزیع فشار بر روی ایرفویل اصلی برای دو مقدار لبه شکاف متفاوت، در زاویه فلپ ۱۰ و زاویه حمله ۰ درجه، در شکل (۱۳) نشان داده شده است. در این شکل مشاهده میشود مساحت بین دو منحنی است. در این شکل مشاهده میشود مساحت بین دو منحنی اوزیع فشار سطح بالایی(مکشی) و سطح پایینی(فشاری) افزایش یافته است که همین امر موجب برتری ضرایب آیرودینامیکی فلپ با مقدار لبه شکاف بیشتر است. بدین ترتیب میتوان گفت با تغییر ایجاد شده در مقدار لبه شکاف به اندازه میتوان گفت با تغییر ایجاد شده در مقدار لبه شکاف به اندازه



شکل۱۳- نمودار ضریب فشار در زاویه فلپ ۱۰ و زاویه حمله۰ درجه

در اینجا باید اشاره کرد، با افزایش لبه شکاف تا انتهای فلپ، انتظار میرود که شرایط برای کاهش باند فرود باز هم بهبود یابد؛ اما در آن صورت مکانیزم فلپ به فلپ فولر تغییر مییابد که در محدوده تحقیق حاضر نمی،اشد.

در زوایای حمله و زوایای فلپ دیگر نیز نمودار توزیع فشار به همین ترتیب، نشان دهنده افزایش سطح زیر نمودار توزیع فشار حول ایرفویل است. توزیع فشار بر روی ایرفویل اصلی برای دو مقدار لبه شکاف متفاوت، در زاویه فلپ ۳۰ و زاویه حمله ۵ درجه و همچنین زاویه فلپ ۳۰ و زاویه حمله ۱۰ درجه، به ترتیب در شکلهای (۱۴) و (۱۵) نشان داده شده است که بیانگر تفاوت بین دو نوع پیکربندی است. در این شکلها نیز مشاهده می شود، سطح زیر نمودار فشار پس از تغییر ایجاد شده در مقدار لبه شکاف(افزایش لبه شکاف از ۰۹/۰ به ۰۵/۰)، افزایش یافته است.







شکل۱۵- نمودار ضریب فشار در زاویه فلپ ۳۰ و زاویه حمله ۱۰ درجه

در پایان پیشنهاد می گردد برای رسیدن به بهترین پیکربندی ایرفویلهای چندالمانی، سایر پارامترهای هندسی تاثیر گذار بر عملکرد آیرودینامیکی وسایل برآافزا مانند شکل شکاف و ورودی شکاف مورد مطالعه قرار گیرد.

۵- مراجع

- [1] B. Norton (2002) STOL Progenitors: The Technology Path to a Large STOL Aircraft and the C-17A. AIAA Inc.
- [2] S. B. Anderson (1981) Historical overview of V/STOL aircraft technology. NASA Tech Memo 81280, Ames Research Center, Moffet Field.
- [3] Ehsan Najafi, Soheila Abdollahipour, Arash Shams Taleghani (2022) Numerical Study of the Effects of Excitation Frequency of Synthetic Jet Actuator on Aerodynamic Performance of a Supercritical Airfoil. Aerospace Knowledge and Technology Journal, Vol. 11, Issue 1, 161-176.
- [4] A. S. Taleghani, A. Shadaram, M. Mirzaei (2012) Effects of duty cycles of the plasma actuators on improvement of pressure distribution above a NLF0414 airfoil. IEEE Trans on Plas Sci, Vol. 40, No. 5, 1434-1440.
- [5] A. Salmasi, A. Shadaram, A. Shams Taleghani (2013) Effect of plasma actuator placement on the airfoil efficiency at poststall angles of attack. IEEE Trans on Plas Sci, Vol. 41 No. 10, 3079-3085.
- [6] A. Shams Taleghani, A. Shadaram, M. Mirzaei (2012) Effects of duty cycles of the plasma actuators on improvement of the pressure distribution over NLF0414 airfoil. Modares Mechanical Engineering, Vol. 12, No. 1, 106-114. (in Persian فارسي)
- [7] A. Salmasi, A. Shadaram, M. Mirzaei, A. Shams Taleghani (2013) Numerical and experimental investigation on the effect of a plasma actuator on NLF0414 airfoils efficiency after the stall. Modares Mechanical Engineering, Vol. 12, No. 6, 104-116. (in Persian فارسي)
- [8] A. Shams Taleghani, A. Shadaram, M. Mirzaei (2012) Experimental Investigation of Active Flow Control for Changing Stall Angle of a NACA0012 Airfoil Using Plasma-Actuator. Fluid Mechanics and Aerodynamics Journal, Vol. 1, 89-97. (in Persian فارسی)
- [9] M. Mohammadi, A. S. Taleghani (2014) Active Flow Control by Dielectric Barrier Discharge to Increase Stall Angle of a NACA0012 Airfoil. Arab J Sci Eng, Vol. 39, 2363–2370.
- [10] M. Mirzaei, A. S. Taleghani A. Shadaram (2012) Experimental study of vortex shedding control

خروجیهای جداول و شکلها و میانگین افزایش حدود ۹ درصدی ضریب برآ و ۶ درصدی ضریب پسا، عملکرد بهتر ایرفویل با مقدار لبه شکاف ۰/۹۵c را نسبت به مقدار آن در مقاله مرجع(۰/۹c)، در راستای نیل به هدف تحقیق تایید میکنند که کاهش باند فرود بوده است.

۴- نتیجهگیری

این تحقیق در راستای تعیین موقعیت بهینه یارامترهای هندسی بال یک هواپیمای سیلندر-پیستونی سبک(Aria-10) با وزن حدود ۴ تن صورت یذیرفته و به طور خاص به یارامتر لبه شکاف پرداخته است که یکی از پارامترهای مهم هندسی ايرفويل مجهز به فلب تکشکافه است. نوآوری این تحقیق بهینه یابی مکان هندسی پارامتر لبه شکاف در راستای افزایش ضریب برآ و پسا به طور همزمان و به منظور کاهش باند فرود مى باشد. ايرفويل ناكا-٢٣٠١٢ مجهز به فلب تكشكافه به عنوان هندسه پایه انتخاب شده و نتایج حل عددی جریان بر روی آن ابتدا با نتایج تجربی اعتبارسنجی شده است. سپس با افزایش و کاهش مقدار لبه شکاف، تاثیر آن بر روی ضرایب آیرودینامیکی شبیهسازی شد و مورد پژوهش قرار گرفت. نتایج برای حالتهای مختلف هندسی نشان داد که با کاهش مقدار پارامتر لبه شکاف، نه تنها تاثیر مثبتی در ضرایب آیرودینامیکی در جهت کاهش باند فرود حاصل نگردید، بلکه در چند حالت، اثر نامساعدی بر روی ضرایب آیرودینامیکی گذاشته است؛ اما تحت تاثير افزايش مقدار لبه شكاف، بهبود ضرايب آیرودینامیکی به طور قابل ملاحظهای صورت پذیرفت، به این صورت که ضریب برآ تا میزان ۱۲/۸ درصد و ضریب یسا ۸/۶ درصد رشد داشت که این حالت به منظور کاهش باند فرود بسیار مناسب است. به طور کلی این پژوهش با استقرار لبه شکاف در موقعیت بهینه نشان داد با افزایش مقدار لبه شکاف، مساحت بین دو منحنی فشار سطوح مکشی و فشاری ایرفویل افزایش یافته و منجر به بهبود شرایط آیرودینامیکی شده است. با بهینهسازی پارامترهای هندسی ابزار برآافزای هواپیماهای سبک و کنترل بهینه جریان در راستای کاهش باند فرود، علاوه بر اینکه محدودیتهای ساخت فرودگاههای شهری لحاظ می شود، مزایای دیگری نظیر کاهش هزینهها، کاهش مصرف سوخت، کاهش آلودگی صوتی در نزدیکی فرودگاهها و ... را نیز در یی خواهد داشت. control actuator for drop removal from solid surface. Fluid Dyn Res, Vol. 53, No. 4, 045503.

- [22] M. Sheikholeslam Noori, A. Shams Taleghani, M. Taeibi Rahni (2020) Phenomenological Investigation of Drop Manipulation Using Surface Acoustic Waves. Microgravity Sci Technol, Vol. 32, No. 6, 1147-1158.
- [23] M. Sheikholeslam Noori, M. Taeibi Rahni, A. Shams Taleghani (2020) Effects of contact angle hysteresis on drop manipulation using surface acoustic waves. Theo and Comp Fluid Dyn, Vol. 34, No. 1, 145-162.
- [24] A. ghanbari motlagh, S. abdolahipour, A. Shams taleghani (2020) Flow control by magnetohydrodynamic field method at the supersonic air intake. Aerospace Knowledge and Technology Journal, Vol. 9, No. 1, 157-170. (in Persian فارسی)
- [25] A. Shams taleghani, A. ghanbari motlagh, S. abdolahipour (2021) Numerical Study of the Effects of Magnetohydrodynamic Field on Shock-Induced Flow Separation. Fluid Mechanics and Aerodynamics Journal, Vol. 9, No. 2, 17-28. (in Persian فارسي)
- [26] M. Yadegari; A. Seyed ShamsTaleghani (2014) Porous Media Applications in Shock Attenuation on Suction side of an Airfoil. Aerospace Knowledge and Technology Journal, Vol. 3, No. 1, 61-71. (in Persian فارسي)
- [27] M. Yadegari, A. Shams Taleghani (2015) A Parametric Study for Passive Control of Shock-Boundary Layer Interaction of an Airfoil with Porous Media in a Transonic Flow. Fluid Mechanics and Aerodynamics Journal, Vol. 3, No. 4, 73-86. (in Persian فارسي)
- [28] M. Yadegari, A. Shams Taleghani (2016) Numerical Study of Shock-Boundary Layer Interaction on an Airfoil with Cavity and Porous Surface: Parametric Investigation in a Transonic Flow. Journal of Solid and Fluid Mechanics, Vol. 6, No. 2, 271-284. (in Persian فارسی)
- [29] Meysam Izadi, Reza Khaki, Seyyed Arash Shams Taleghani (2020) A study of the effects of smart flap on model airfoil of fighter. Journal of Aeronautical Engineering, Vol. 22, Issue 2, 80-97. (in Persian فارسي)
- [30] Aditya Arra, Nitinkumar Anekar, Shrikant Nimbalkar (2021) Aerodynamic effects of leading edge (LE) slats and slotted trailing edge (TE) flaps on NACA-2412 airfoil in prospect of optimization. Inter Conf Mat & Proc & Char, Vol. 44, 587-595.
- [31] J.R. Hammerton, Weihua Su, Guoming Zhu, Sean Shan Min Swei (2018) Optimum distributed wing shaping and control loads for highly flexible aircraft. Aerosp Sci Technol, Elsevier Masson SAS, Vol. 79, 255-265.

using plasma actuator. Appl Mech and Mat, Vol. 186, 75-86.

- [11] A. S. Taleghani, A. Shadaram, M. Mirzaei, S. Abdolahipour (2018) Parametric study of a plasma actuator at unsteady actuation by measurements of the induced flow velocity for flow control, J Braz Soc Mech Sci, Vol. 40, Issue 4, 1-13.
- [12] A. Shams Taleghani, A. Shadaram, M. Mirzaei (2012) Experimental investigation of geometric and electrical characteristics by measurements of the induced flow. Modares Mechanical Engineering, Vol. 12, No. 5, 132- 145. (in Persian فارسي)
- [13] A. Shams Taleghani (2019) Numerical and Parametric investigation of Suction over a Cylinder for Reduction of Flow Unsteadiness and vortex. Journal of Mechanical Engineering, Vol. 49, No. 3, 183-192. (in Persian فارسي)
- [14] S. Abdolahipour, M. Mani, A. Shams Taleghani (2022) Pressure Improvement on a Supercritical High-Lift Wing Using Simple and Modulated Pulse Jet Vortex Generator. Flow Turbul Combust, Vol. 109, 65–100.
- [15] S. Abdolahipour, M. Mani, A. Shams Taleghani (2022) Enhancing the high-lift properties of a supercritical wing by means of a modulated pulse jet actuator. Tech Phys Lett (Berlin: Springer) in press.
- [16] S. Abdolahipour, M. Mani, A. Shams Taleghani (2022) Experimental Investigation of Flow Control on a High-Lift Wing Using Modulated Pulse Jet Vortex Generator. J Aerosp Eng, Vol. 35, Issue 5, 05022001.
- [17] S. Abdolahipour, M. Mani, A. Shams Taleghani (2021) Parametric study of a frequency-modulated pulse jet by measurements of flow characteristics. Phys Scr, Vol. 96, No. 12, 125012.
- [18] Soheila Abdolahi Poor, Abbas Mardani, Seyed Arash Shams Taleghani (2016) Effects of pulsed counter flow jets on aerothermodynamics performance of a Re-Entry capsule at supersonic flow. Aerospace Knowledge and Technology Journal, Vol. 5, No. 1, 55-65. (in Persian (فارسي))
- [19] M. Taeibi Rahni, A. Shams Taleghani, M. Sheikholeslam, G. Ahmadi (2022) Computational simulation of water removal from a flat plate, using surface acoustic waves. Wave Motion, Vol. 111, No. 12, 18-34.
- [20] S. M. Sheikholeslam Noori, M. Taeibi Rahni, S. A. Shams Taleghani (2020) Numerical analysis of droplet motion over a flat plate due to surface acoustic waves. Microgravity Sci Technol, Vol. 32, No. 4, 647-660.
- [21] M. Sheikholeslam Noori, A. Shams Taleghani, M. Taeibi Rahni (2021) Surface acoustic waves as

- [42] Weishuang LU, Yun Tian, Peiqing LIU (2017) Aerodynamic optimization and mechanism design of flexible variable camber trailing-edge flap. CJA, Vol. 30, 988-1003.
- [43] Qingsong Liu, Weipao Miao, Chun Li, Winxing Hao, Haitian Zhu, Yunhe Deng (2019) Effects of trailing-edge movable flap on aerodynamic performance and noise characteristics of VAWT. J Energy, Elsevier Ltd, Vol. 189, 354-369.
- [44] Minghui Zhang, Zhenli Chen, Zhaoguang Tan, Wenting Gu, Dong Li, Changsheng Yuan, Binqian Zhang (2019) Effects of stability margin and thrust specific fuel consumption constrains on multidisciplinary optimization for blended-wing-body design. CJA, Vol. 32, 1847-1859.
- [45] C. J. Wenzinger, T. A. Harris (1939) Wind-Tunnel Investigation of a Naca-23012 Airfoil with Various Arrangements of Slotted Flaps. Technical notes of NACA, No. 664.
- [46] Grzegorz Kowa leczko, Andrzej Leski, Zielinski (2016) Estimation of Loads Acting on Flaps of the Su-22 Aircraft for Fatigue Tests. Prob Mech Arm Avi Safety Eng, Vol. 7, No. 3, 87-112.
- [47] Peter Eliasson, Olof Grundestam, Shia-Hui Peng, Hua-Dong Yao, Lars Davidson, Lars-Erik Eriksson (2012) Assessment of High-lift Concepts for a Regional Aircraft in the ALONOCO Project. 50th AIAA Aerosp Sci Meet Inc Conf, p. 277.
- [48] C. P. Van Dam (2002) The aerodynamic design of multi-element high-lift systems for transport airplanes. Prog Aerosp Sci, Vol. 38, Issue 2, 101-144.
- [49] J. Wild (2013) Mach and Reynolds Number Dependencies of the Stall Behavior of High-Lift Wing-Sections. J Aircr, Elsevier Ltd Vol. 50, No. 4.
- [50] J. G. Lowry (1941) wind-tunnel investigation of naca 23012 airfoil with several arrangements of slotted flaps with extended lips. Technical notes of NACA, No. 808.
- [51] Fangzheng Chen, Jianqiao Yu, Yuesong Mei (2017) Aerodynamic design optimization for low Reynolds tandem airfoil. J Aerosp Eng, Vol. 232.
- [52] K. Mohseni, R. Mittal (2014) Synthetic Jets: Fundamentals and Applications. 1st Edition, CRC Press.

- [32] Wenxing Hao, Chun Li (2020) Performance improvement of adaptive flap on flow separation control and its effect on VAWT. J Energy, Elsevier Ltd, Vol. 213, 356- 378.
- [33] Gustavo Luiz Olichevis Halila, Alexandre Pequeno Antunes, Ricardo Galdino da Silva, João Luiz F. Azevedo (2019) Effects of boundary layer transition on the aerodynamic analysis of high-lift systems. Aerosp Sci Technol, Elsevier Masson SAS, Vol. 90, 233-245.
- [34] S. Abdolahipour; M. Mani, A. Shams Taleghani (2021) Experimental Investigation of Aerodynamic Characteristics of a Supercritical Two-Element High-Lift Airfoil. Aerospace Knowledge and Technology Journal, Vol. 10, No. 1, 57-69. (in Persian فارسی)
- [35] Mostafa Kazemi, Ali Madadi, Mahmoud Mani (2022) Optimization of the Slotted Gurney-Flap geometry applied to NACA 0012 airfoil for aerodynamic performance improvement, Amirkabir Journal of Mechanical Engineering, Vol. 53, Issue 11, 2-12. (in Persian (فارسي))
- [36] Kasim Biber (2005) Stall hysteresis of an airfoil with slotted flap. J Aircr, AIAA Inc., Vol. 42, 1462-1470.
- [37] Alfonso Noriega, Mark J. Balas, Richard P. Anderson (2016) Robust Adaptive Control of a Weakly Minimum Phase General Aviation Aircraft. Procedia Comput Sci, Elsevier B.V., Vol. 95, 497-506.
- [38] M. Nemati, A. Jahangirian (2020) Robust aerodynamic morphing shape optimization for high-lift missions. Aerosp Sci Technol, Elsevier Masson SAS, Vol. 103, 167-183.
- [39] S. Chen, F. Zhang, M. Khalid (2004) Aerodynamic Optimization for a High-Lift Airfoil/Wing Configuration. 22th Applied Aerodyn Conf & Exhibit.
- [40] E. L. Houghton, P. W. Carpenter Steven, H. Collicott Daniel, T. Valentine (2017) Aerodynamics for Engineering Students. 7th Edition, 591-634.
- [41] L. Soulat, A. Fosso Pouangué, S. Moreau (2016) A high-order sensitivity method for multi-element high lift device optimization. Comput Fluids, Elsevier Ltd., Vol. 124, 105-116.