ماهنامه علمی بژوهشی

مهندسی مکانیک مدرس

mme modares ac in

طراحي و بهينهسازي تكاملي چند هدفه الگوريتم كنترل سوخت مين- ماكس موتور توربوفن

مر تضبي منتظر ي¹ ، سعيد ميخچين²، علي راستي³

1 - استاد، مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

2- دانشجوی کارشناسی ارشد، مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

3- دانشجوی دکتری، مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

" تعان، صندوق يستي 16765-1676، montazeri@just.ac.ir

اطلاعات مقاله

Multi-objective Evolutionary Optimization of Turbofan Engine Min-Max Fuel **Control Algorithm**

Morteza Montazeri*, Saied Mikhchin, Ali Rasti

Department of Mechanical Engineering, Iran University Of Science & Technology, Tehran, Iran. * P.O.B. 16765-163, Tehran, Iran, montazeri@iust.ac.in

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper Received 10 February 2016 Accented 12 Anril 2016 Available Online 05 June 2016

Keywords: nayn an an.
Turbofan Engine NARX Structure Min-Max Fuel Controller Multi Objective Optimization Genetic Algorithm

ABSTRACT

In this paper, modeling of Min-Max controller and evolutionary multi-objective optimization for gain tuning controller of turbofan engine are presented. To achieve this purpose, first a turbofan engine is modeled in GSP software. Then engine parameters model, by using extracted GSP simulation data and based on NARX structure of neural network is developed. For model validation a test fuel signal is produced and model performance is assessed. Next, turbofan engines control requirements and constraints are described and a fuel controller based on Min-Max strategy is designed and diverse control loops in controller are described. Each of these loops has a proportional controller known as control gain of the min-max controller. For determining the gains of the controller, gain tuning process is formulated as a Genetic Algorithm Optimization problem in order for GA algorithm to find the best solution via its evolutionary generations. In this optimization problem, the settling time during acceleration and deceleration, engine fuel consumption and the amount of engine emissions are considered as objective functions to be minimized. The obtained results from simulation of optimized controller and engine show the final controller not only optimizes objective functions but also satisfies all control modes of engine during acceleration and deceleration modes.

$40.130 - 1$

کلی مدلسازی موتورهای توربین گاز به دو دسته عمده مدلسازی جعبه سفید و جعبه سیاه تقسیم میشود. مدل جعبه سفید زمانی استفاده می شود که دانش قبلی و بینش فیزیکی کاملی از سیستم در دسترس باشد [1]. در این موارد، معادلات دینامیکی، روابط ترمودینامیکی، تعادل انرژی و روش های خطیسازی به کار گرفته میشوند تا مدلی از سیستم حاصل شود [2]. در این زمینه میتوان به تلاشهای انجام شده توسط یاداو و همکاران [3]، لازارتو و

توربینهای گاز امروزه بطور گسترده در تاسیسات صنعتی و صنایع هوایی به ۔
منظور تولید توان و پیشرانش استفادہ مے,شوند. مدل سازی این موتورها از دیرباز به منظورهای مختلف از جمله بررسی عملکرد، تشخیص عیب و طراحی و مدلسازی کنترلر موتور مورد توجه پژوهشگران بوده است. بطور

ة بواي ارجاع به اين مقاله از عبارت ذيل استفاده نعاييد:
M. Montazeri, S. Mikhchin, A. Rasti, Multi-objective Evolutionary Optimization of Turbofan Engine Min-Max Fuel Control Algorithm, *Modares Mechanical Engineering*, Vo 5, pp. 379-388, 2016 (in Persian)

در بین انواع روشهای مدل سازی با استفاده از شبکه عصبی، مدل همکاران [4] و کلنگ و همکاران [5] اشاره کرد. بطور برعکس در مدلسازی نارایکس به دلیل مدلسازی رنج وسیعی از رفتار غیرخطی سیستم، سادگی انتخاب پارامترهای این ساختار، سرعت بالا در همگرایی و موثرتر بودن آموزش در آن برای مدلسازی سیستمهای غیرخطی بطور گسترده مورد استفاده قرار گرفته است [20]. "شكل 1" ساختار نارايكس را نشان مىدهد.

بطور کلی مدلسازی سیستمهای غیرخطی به عنوان مسئله انتخاب یک تابع غیرخطی تقریبی بین ورودیها و خروجیهای سیستم مطرح شده است [21]. تعيين پارامترهاي ساختار نارايكس يعني تعداد لايههاي پنهان، تعداد نورون در هر لایه و همچنین انتخاب رگرسورهای مناسب از مواردی است که باید توسط طراح تعیین شوند که در این پژوهش به روش سعی و خطا تعیین شده است. رابطه (1) بیان کننده مدل ریاضی ساختار نارایکس میباشد:

$$
y(t) = G(y(t-1), y(t-2),...,y(t-n_y),u(t-1))
$$

$$
u(t-2),...,u(t-n_u))
$$
 (1)

پارامترهای مورد نیاز موتور برای مدلسازی در این پژوهش شامل دورهای فن، هسته، فشار خروجی کمپرسور و آلایندههایی نظیر دوده³، مونوکسید کربن⁴ و ناکس ⁵ مے،باشد.

دادههای مورد نیاز برای مدلسازی توسط نرمافزار جی اس پی⁶ تولید شده است. بدین منظور ابتدا موتور مورد بررسی در این نرمافزار مدل شده و سپس یک سیگنال شبه تصادفی باینری متناوب دامنه متغیر ⁷ سوخت مطابق "شكل 2" توليد و به اين نرمافزار اعمال شده است. در نهايت از دادههاى خروجی این نرمافزار برای مدلسازی استفاده شده است. همچنین در جدول 1 پارامترهای ساختار نارایکس شناسایی شده برای مدلسازی پارامترهای ِ موتور و همچنین مقادیر شاخص۵مای ارزیابی مدل۱ما ارائه شده است.

برای اعتبارسنجی مدلهای حاصل شده، سیگنال سوختی مطابق "شکل .
3" تولید و به نرم|فزار جی اس پی و مدلها اعمال شده است. سپس خروجی مدل و نرمافزار مربوط به هر پارامتر موتور در کنار هم رسم شده است.

Fig. 1 General scheme of NARX structure

شکل 1 شماتیک کلی ساختار نارایکس

مهندسی مکانیک مدرس، مرداد 1395، دوره 16، شماره 5

جعبه سیاه هیچ بینشی از فیزیک مسئله در دسترس نیست و یا استفاده نشده است. اما ساختار مدل انتخاب شده متعلق به دستهایست که به انعطاف-یذیری مناسب و قابل اطمینان در عملکرد گذشته سیستم شناخته می شود [7,6]. علاقه قابل توجهي اخيرا در اين حوزه با ساختارهاي مبتني بر شبكه-های عصبی، شبکههای پایه شعاعی، شبکه موجک و همچنین روشهای مېتنې بر تېديل موجک و مدلسازي براساس مجموعههای فازی و قوانين فازي وجود دارد [8,7]. در حوزه مدلسازي جعبه سياه مي توان به پژوهش-های انجام شده توسط لازارتو و همکاران [9]، بتوکچی و همکاران [10] و فست و همکاران [11] اشاره کرد. مدل نارایکس¹ از شبکه عصبی برای آموزش استفاده میکند. از این مدل بطور متعدد در پژوهشهایی نظیر ایوانس و همکاران [12]، چیراس وهمکاران [13]، باسو و همکاران [14]، فست و همکاران [15] و اصغری و سایرین [16] استفاده شده است. از آنجایی که موتورهای توربین گاز در نزدیکی محدودیتهای فیزیکی و مکانیکی خود بیشترین بازده را دارند، کنترل موتور در مقابل فرارفت آن از این محدودیتها از مهمترین جنبههای یک سیستم کنترل موتور است [17]. از طرفي مهمترين وظيفه سيستم كنثرل، اجراي سريع و دقيق دستور خلبان با نگهداشتن موتور در وضعیت ایمن و پایدار آن میباشد [18]. روشهای متعددی تاکنون برای سیستم کنترل موتور مورد استفاده قرار گرفته است. در این پژوهش از روش کنترلی مین- ماکس²استفاده شده است. این روش کنترلی در بسیاری از موتورهای توربین گاز و بالاخص در موتورهای توربوفن با نسبت کنارگذر بالا به کار گرفته شده است. این استراتژی شامل تعدادی حلقه کنترلی است تا محدودیتهای کنترلی موتور را برآورده سازد. ورودی این استراتژی موقعیت تراتل، فشار و سرعت شفتهای اندازهگیری شده توسط سنسورها میباشد و خروجی آن جریان سوخت اعمالی به موتور است. ا از طرف دیگر یک کنترلر زمان بندی شده براساس سرعت فن و نقاط کاری حالت پایا برای تخمین جریان سوخت حالت پایا موتور تعبیه شده است. اگر موتور از حالت پایا خارج شود، که معمولا به خاطر تغییر موقعیت تراتل است، دیگر حلقههای کنترلی فعال خواهند شد. این حلقهها موتور را در مقابل فرارفت سرعت، دما، فشار، خاموشی شعله در محفظه احتراق و پدیدههایی نظیر سرج و استال بیمه میکند [19]. در هر یک از این حلقهها یک کنترلر تناسبی برای تنظیم جریان سوخت تعبیه شده است که به ضرایب کنترلر سوخت مين- ماكس معروفند.

در این پژوهش تعیین ضرایب کنترلر برعهده الگوریتم بهینهسازی ژنتیک چند هدفه نهاده شده است. برای رسیدن به اهداف موردنظر ابتدا مدل سازی موتور با استفاده از ساختار نارایکس انجام گرفته است. در مرحله بعد نیازمندی های کنترلی موتور بیان و کنترلر سوخت ارائه شده است و در نهایت با استفاده از الگوریتم بهینهسازی، ضرایب کنترلر تعیین و نتایج حاصل از بهینهسازی و شبیهسازی ارائه شده است.

2- مدلسازی موتور با ساختار نارایکس

شبکه عصبی مصنوعی یک سامانه پردازشی دادهها است که از مغز انسان ایده گرفته و پردازش دادهها را به عهده پردازندههای کوچک و بسیار زیادی سپرده که به صورت شبکهای به هم پیوسته و موازی با یکدیگر رفتار می کنند تا یک مسئله ,ا حل نمايند.

```
1 NARX
2 Min-Max
```
³ Smoke Number

 $^{\circ}$ Co. $5\overline{\text{NOx}}$

⁷ Amplitude Pseudo Random Binary Sequence

 0.8

 0.6

 0.8

 0.2

 0.8

 0.4

 0.2 0_0

 $\sigma^{0.6}$

 $\sum_{0.4}^{0.6}$

 Ω

 $\overline{\triangleright}$

Fig. 4 Comparison between testing results and GSP outputs **شکل 4** مقایسه نتایج تست با خروجیهای نرمافزار جی اس پی

نرمافزار جی اس پی است پیروی میکنند که نه تنها نشاندهنده دقت عملکردی بالای مدلهای حاصله است، بلکه مبین این مطلب است که مدلها به خوبی معرف سیستم نیز میباشند و میتوانند در انجام شبیهسازیها جایگزین سیستم اصلی شوند.

تكتهاى كه بايد به آن توجه داشت اين است كه در اين مقاله تمام پارامترهای موتور بر مقدار ماکزیممشان تقسیم شدهاند. این کار بدین جهت صورت گرفته است که پارامترها و نحوه تغییرات آنها نسبت به هم قابل قیاس باشند. لذا این پارامترها بی بعد شدهاند.

3- نيازمنديهاي كنترلي موتور توربوفن

توربینهای گاز، هوا را بعنوان سیال عامل در کمپرسور گرفته و سپس هوای فشرده شده را با سوخت در محفظه احتراق ترکیب میکنند تا تراست مورد نیاز را براساس اندازههای متفاوتی از انرژی جنبشی حاصل از سوختن سوخت تولید نمایند [22] و از آنجا که موتورهای توربین گاز عملکرد ترمو مکانیکی دارند، با محدودیتهای زیادی در عملکرد روبرو هستند [23]. لازم به ذکر است چون اجزای موتور غیر قابل تغییر درنظرگرفته شدهاند، تنها متغیر كنترلي موتور سوخت اعمالي به محفظه احتراق مىباشد.

سیستم کنترل سوخت باید بتواند با کمترین مصرف سوخت به تراست درخواستی پاسخ دهد. همچنین باید موتور را در مقابل با فرارفتهای زیر بيمه كند [23]:

- 1- ماكزيمم سرعت فن
- 2- ماكزيمم سرعت هسته
- 3- ماكزىمى دماي توريين
- 4- مينيمم حاشيه استال در فن
- 5- مینیمم حاشیه استال در کمیرسور

Fig. 2 Fuel signal for training model versus time شکل 2 سیگنال سوخت آموزش مدل بر حسب زمان

جدول 1 مشخصات و ویژگیهای مدلها

able 1 Attributes and properties of models					
Regression	σ	μ	NRMSE	لايه و نورون	یار امتر
				, گرسو, ها	موتور
1	1.923	0.402	0.0008	(1010108) (0:1,1:2)	N ₁
1	3.705	0.270	0.0008	(1010108) (0:1,1:2)	N ₂
0.9999	0.054	0.005	0.0015	(15121210) (0:3,1:4)	Ps3
0.9999	0.037	0.004	0.0015	(101010108) (0:1,1:2)	NOx
0.9998	0.006	0.001	0.0023	(1010101086) (0:3,1:4)	Co
0.9999	0.027	-0.003	0.0017	(1010101086) (0:2,1:3)	SN

Fig. 3 Fuel signal for testing model versus time **شكل 3** سيگنال سوخت تست مدل بر حسب زمان

در "شکل 4" پارامترهای موتور حاصل از مدل و نرمافزار جی اس پی مورد مقایسه قرار گرفتهاند. در نمودارهای این شکل خطوط توپر مربوط به خروجی هر پارامتر از نرمافزار جی اس یی و خطوط نقطهچین مربوط به خروجی همان پارامتر از مدل میباشد. همانطور که در این شکل مشاهده میشود خروجي مدلها مطابقت بالايي نسبت به خروجي نرمافزار جي اس پي دارد. همانطور که از مجموع شاخصهای ارزیابی موجود در جدول 1 و این نمودارها مشهود است، مدلها به خوبی از سیستم اصلی که همان دادههای خروجی از

6- ماكزيمم فشار تخليه كميرسور

7- مينيمم فشار تخليه كميرسور

8- خاموشي شعله در محفظه احتراق

این محدودیتها موتور را در محدودههای کاری مشخص قرار می دهند بطوريكه تجاوز از اين محدوديتها موجب آسيب ديدن موتور مىشود. "شكل 5" این محدودیتها و همچنین محدوده کاری موتور را نشان میدهد.

ناپایداریهای دینامیکی و گذرا که موتور را به سمت خارج این محدوده-ها هدایت کنند، میتوانند منجر به آسیب موتور و کاهش تراست تولید شده شوند. یک سیستم کنترل حلقه بسته با تعدادی حلقه شامل تمام محدودیت-ها طراحی شده تا موتور را در مقابل فرارفت از محدودههای مجاز ایمن کند.

4- سيستم كنترل

هدف هر سیستم کنترل موتور آن است که اجازه دهد موتور تحت هر شرایطی در ماکزیمم راندمان خود کار کند. به علاوه تمام محدودیتهای کنترلی را رعایت کند. بنابراین عدم حضور کنترلر باعث فرارفت پارامترهای موتور از محدودیتهای مجاز می شود.

بطور کلی جریان سوخت ورودی به موتور به دو بخش جریان سوخت حالت پایا و جریان سوخت حالت گذرا تقسیم میشود. جریان سوخت حالت پایا که توسط کنترلر سوخت حالت پایا تعیین میشود، شامل تعداد نقاط بسیار زیادی از عملکرد موتور در حالت پایاست. این کنترلر وظیفه دارد سوخت موتور را با توجه به شرایط عملکردی که موتور در آن قرار دارد، تامین كند [24]. از طرف ديگر كنترلر جريان سوخت حالت كذرا براي كنترل عملکرد موتور در شرایط گذرا درنظرگرفته میشود تا علاوه بر رعایت تمام محدودیتهای کنترلی موتور، سوخت حالت گذرا را برای پاسخی مقتضی به دستور خلبان تامین کند. در این پژوهش جریان سوخت حالت گذرا براساس استراتژی کنترلی مین- ماکس تعیین میشود.

4-1- الگوريتم كنترلي مين - ماكس

خروجیهای موتور مانند دمای خروجی توربین، حاشیه استال و غیره، باید همیشه در یک محدوده ایمن قرار داشته باشند. برخی از محدودیتهای موتور مانند حداكثر دماي خروجي توربين، حداكثر سرعت شفتها، حداكثر فشار تخليه خروجي كمپرسور و حداكثر شتاب شفت نيازمند مينيممسازي

Fig. 5 Turbofan engine requirements and constraints شکل 5 نیازمندیهای کنترلی موتور توربوفن

است و در مقابل برخی دیگر مانند حداقل جریان سوخت، حداقل فشار تخلیه کمپرسور و حداقل شتاب شفت نیازمند ماکزیممسازی است [25]. لذا برای طراحی کنترلر مطلوب باید از توابع مینیممساز و ماکزیممساز استفاده شود تا بتوان تمام محدوديتها را كنترل كرد. بدين ترتيب الكوريتم كنترلى مين-ماکس پا به عرصه ظهور گذاشت تا علاوه بر جلوگیری از فرارفت از این محدودیتها از حد مجاز، به موتور اجازه دهد در ماکزیمم راندمان خود کار کند. در این الگوریتم تعدادی حلقههای کنترلی برای کنترل محدودیتهای موتور درنظر گرفته میشود تا هر یک از این حلقهها یکی از محدودیتها را کنترل کند. هر یک از این حلقهها دارای یک کنترلر تناسبی هستند که به عنوان تنظیم کننده سوخت آن حلقه شناخته میشوند. به مجموعه این ضرایب، ضرایب کنترلی کنترلر مین- ماکس میگویند. این ضرایب در عملکرد موتور به ویژه در میزان مصرف سوخت، زمان نشست سیستم و میزان تولید آلایندەھا نقش بسزایی دارند.

4-2- حلقههای کنترلی کنترلر مین- ماکس

در این پژوهش شش حلقه کنترلی برای محاسبه سوخت حالت گذرا درنظر گرفته شده است تا علاوه بر تامین سوخت، محدودیتهای مختلف عملکردی موتور را در عملكرد حالت گذرا كنترل كنند [27,26].

1- حلقه كنترلى فرمان خلبان: اين حلقه وظيفه دارد سوخت لازم براي اجرای فرمان خلبان را مهیا کند. این حلقه، اصلیترین حلقه تامین جریان سوخت در عملکرد حالت گذرای موتور است.

2- حلقه ماكزيمم سرعت شفتها: اين حلقه براي جلوگيري فرارفت سرعت از حد مجاز آن ایجاد میشود تا مانع شکست و خرابی در اجزای دوار موتور شود.

3- حلقه حداكثر فشار تخليه كميرسور: اين حلقه موظف است از فرارفت نشار تخلیه کمپرسور از حد مجاز آن جلوگیری کند.

| 4- حلقه حداكثر شتاب: اين حلقه كار مراقبت شتاب از فرارفت از حد مجاز آن را برعهده دارد و برای کنترل حاشیه استال مورد استفاده قرار می-گیرد. از آنجا که حاشیه استال در کمپرسور قابل اندازهگیری نیست، برای جلوگیری از وقوع استال و سرج، بطور غیر مستقیم از کنترل شتاب شفت هسته استفاده میشود.

5- حلقه حداقل فشار تخليه كمپرسور: اين حلقه موظف است از فرورفت فشار تخلیه کمپرسور از حد مجاز آن جلوگیری کند. همچنین این حلقه به نوبه خود مانع از خاموشی شعله در محفظه احتراق میشود.

6- حلقه حداقل شتاب: اين حلقه نيز از فرورفت حداقل شتاب از مقدار مجاز آن جلوگیری میکند تا مانع از وقوع سرج و استال در فرآیند کاهش تراست در عملکرد حالت گذرا موتور شود. همچنین این حلقه به صورت ثانویه مانع خاموش شدن شعله در محفظه احتراق مىشود.

3-4-استراتژی انتخاب مین - ماکس

 (2)

در عملکرد حالت گذرای موتور بسته به نقطه عملکردی موتور یکی از حلقهها فعال شده و کار تامین سوخت موتور را بر عهده میگیرد. انتخاب حلقه مناسب بر عهده استراتژی مین- ماکس است. با توجه به کنترلر طراحی شده در این پژوهش، این استراتژی از الگوریتم منطقی رابطه (2) برای انتخاب حلقهها استفاده می *ک*ند:

 $W_{F-\text{Transient}} = \text{max}(\text{min}(W_{F-\text{PLA}}, W_{F-N2\text{max}}, W_{F-P53\text{max}}))$ $W_{F-\text{Acc}}$), $W_{F-\text{PSSmin}}$, $W_{F-\text{Dec}}$)

"شكل 6" كنترلر نهايي سوخت را نشان مي دهد كه شامل كنترلر حالت پایا و حالت گذراست. سوخت نهایی اعمالی به موتور مجموع سوخت محاسبه شده توسط این دو کنترلر است و در هر لحظه توسط رابطه (3) محاسبه می-شود:

$W_{F-Total} = W_{F-Transient} + W_{F-Steady}$ (3)

روش سنتی یافتن ضرایب بهینه کنترلر، روش سعی و خطاست که بسیار به تجربه و دقت طراح وابسته است. اما این روش در نهایت یک کنترلر بهینه و قابل اطمینان به دست نخواهد داد. برای دستیابی به عملکرد مطلوب کنترلر و موتور لازم است از یک الگوریتم بهینهسازی برای تعیین ضرایب استفاده شود تا با استفاده از عملكرد بهينهيابي خود بهترين جواب ممكن را در فضای جستجو به دست دهد.

5- الگوريتم بهينهسازي ژنتيك

این الگوریتم اولین بار توسط هلند مطرح گردید. او به توضیح چگونگی اعمال قوانین تکاملی طبیعت بر یک مسأله بهینهسازی پرداخته و اولین الگوریتم ژنتیک را ارائه داد [29,28]. الگوریتم ژنتیک از مجموعه ای از راهحلهای تصادفی اولیه به نام جمعیت آغاز می شود. اعضا این جمعیت براساس تابع برازندگی یا هدف، ارزیابی شده و یک مقدار برازندگی به آنها اختصاص داده می شود. فرزندان یا اعضای جمعیت نسل بعد با انتخاب برخی والدها براساس معیار انتخاب و اعمال ترکیب و جهش بر آنها ایجاد میشوند (سپس با ارزیابی جمعیت اولیه و اعضای حاصل از ترکیب و جهش، جمعیت نسل بعد ایجاد میشود. این روند تا برآورد شرط یا شروط خاتمه بهینهسازی ادامه دارد [30]. در این پژوهش به دلیل غیرخطی بودن رابطه بین متغیرها و تابع هدف، ذات سویچینگ استراتژی کنترل، عدم وابستگی به مقدار اولیه، عدم گیر کردن الگوریتم در نقاط بهینه محلی و مقاوم بودن در اجراهای مکرر برای| يافتن نقطه بهينه مطلق در فضا جستجو از الگوريتم بهينهسازي تكاملي استفاده شده است.

در بسیاری از مسائل واقعی بهینهسازی، معمولا باید چند هدف بطور همزمان بهینه شوند. یک راه حل برای مسائلی که دارای چند هدف بهینه-سازیاند این است که این مسائل را توسط تعیین یک بردار وزنها به یک مسأله بهینهسازی تک هدفه تقلیل داد. عیب این روش این است که جواب نهایی بدست آمده بسیار به بردار وزنها وابسته میباشد. راهحل دیگر این است که مجموعه اهداف را بصورت یک بردار در نظر گرفت و همزمان آنها را

بهينه كرد. در واقع با اين روش بردار وزنها حذف مي شود. لذا در بهينه-سازیهای چند هدفه یک دسته جواب بهینه بدست میآید. هر یک از مجموعه جوابهاي بدست آمده ٫ا پر تو مي گويند. از اين مجموعهها، پر تو اول به عنوان جواب بهینه شناخته میشود که دارای چند نقطه بهینه برای حل مسأله است. هیچ یک از این نقاط برتری نسبت به هم ندارند و بسته به نظر طراح است که کدام نقطه را برای انجام فعالیتهای بعدی خود انتخاب کند [32,31]. الگوريتم بهينهسازي چند هدفه درنظر گرفته شده در اين پژوهش، الگوریتم ژنتیک با رتبهبندی نامغلوب-2 $^{-1}$ می باشد که توسط سرینیواس و دب ارائه شد. در این روش چون تابع هدف بصورت بردار است، یک جواب مسأله یا عضو جمعیت، بر اعضا دیگر غالب نمی،شود. چرا که ممکن است در یک تابع هدف از بقيه جوابها بهتر باشد اما در توابع ديگر خير [34,33].

5-1- مراحل الگوريتم ژنتيک با مرتبسازي نامغلوب

این الگوریتم در طی مراحل مشخص و با تکرار برخی از آنها به بهینهسازی مسأله مي بردازد. مراحل اين الكوريتم همانند "شكل 7" است [35-37].

5-2- تعريف مسأله بهينهسازي

مسأله بهينهسازي در اين پژوهش، تنظيم ضرايب حلقههاي كنترلي تنظيم-کننده سوخت حالت گذرای کنترلر مین- ماکس طراحی شده برای موتور توربوفن، به منظور بهينه نمودن اهداف بهينهسازي درنظر گرفته شده ميباشد. اساسا مسأله بهینهسازی پیش٫و یک مسأله مینیممسازی است و چون برای رعایت مودهای محدودیتهای فیزیکی نیاز به تعریف قیدهایی برای آن بوده، مسأله مورد بحث بطور كلى يک مسأله بهينهسازى مينيمم چند هدفه مقيد نامیده میشود. هر مسأله بهینهسازی دارای متغیرهایی میباشد که همان مجهولات مسأله است. علاوه بر آن نیازمند تابع هدف است تا معیاری برای ين متغيرها باشد.

شكل 7 مراحل الگوريتم ژنتيک با رتبهبندي نامغلوب

¹ Non-dominated sorting of genetic algorithm-II

5-2-1-متغیرهای طراحی

هدف الگوریتم بهینهسازی تنظیم متغیرهای بهینهسازی است به نحوی که مقدار تابع هدف تعریف شده بهینه شود. ضرایب حلقههای کنترلی که شامل ضرايب حلقه كنترلى فرمان خلبان، حلقه كنترلى دور ماكزيمم، حلقه كنترلى شتابگیری مثبت، حلقه کنترلی شتابگیری منفی، حلقه کنترلی حداکثر دمای ورودی توربین، حلقه کنترلی فشار ماکزیمم و حلقه کنترلی فشار مینیمم می باشد، به عنوان متغیرهای این مسأله بهینهسازی تعریف شده است.

5-2-2- اهداف مسأله بهينهسازي

 (4)

هدف نهایی الگوریتم بهینهسازی، ماکزیمم یا مینیمم کردن تابع هدف است. هدف الگوریتم بهینهسازی در این مسأله مینیممکردن مقدار تابع هدف بصورت رابطه (4) خواهد بود [37].

$$
J = F(X)
$$

در دنیای امروز حداقل کردن سوخت مصرفی برای تولید توان مشخص، از اهداف استراتژیک در هر زمینهای است. از طرفی کاهش تولید آلایندهها برای سلامت موتورها و محیط زیست از اهمیت بالایی برخوردار است. همچنین سرعت پاسخ موتور به توان یا تراست خواسته شده برای مانورهای سریع در شرایط اضطراری از موارد مورد توجه طراحان به شمار میآید. اهداف درنظرگرفته شده برای بهینهسازی ضرایب کنترلر، حداقل کردن سوخت مصرفی، زمانهای نشست و میزان تولید آلایندههای موتور می باشد که به صورت , وابط (5) فرمول بندی شدهاند: $\sqrt{2}$

$$
J_a = \frac{t_{\text{Acc1}} + t_{\text{Acc2}} + t_{\text{Dec}}}{\text{sim-time}}
$$
\n
$$
(2.1 + 5)
$$

$$
V_b = \int\limits_0^t \frac{W_F}{(W_F)_{\text{max}} \times \frac{\sin - \text{time}}{\text{sample}-\text{time}}} dt
$$
 (–5)

$$
= \frac{1}{(NOx)_{\text{max}} \times \frac{\text{sim-time}}{\text{sample-time}} + \frac{1}{(Co)_{\text{max}} \times \frac{\text{sim-time}}{\text{sample-time}}}} = \frac{1}{(SO)_{\text{max}} \times \frac{\text{sim-time}}{\text{sample-time}}} \tag{z-5}
$$

5-2-3- تعريف قىدھاي مسأله پهينەسازي

برای آنکه نتیجه شبیهسازی حاصل از خروجی الگوریتم قابل قبول باشد، باید تمام محدودیتهای فیزیکی موتور را رعایت کند. به منظور اطمینان از این مهم، محدودیتهای فیزیکی موتور به عنوان قیدهای مسأله بهینهسازی تعریف میشود. قیدهای تعریف شده در این پژوهش شامل فرارفت از سرعت ماکزیمم هسته، ماکزیمم و مینیمم شتاب و همچنین ماکزیمم و مینیمم فشار خروجی کمپرسور فشار بالا میشود. در این مقاله از تابع جریمه تاگوچی و یاکوتا¹ در مسائل مینیمم سازی برای تعریف نوع تابع جریمه استفاده شده است که به صورت رابطه (6) است:

$$
P = \mathbf{1} + \frac{1}{m} \sum_{i=1}^{m} \frac{\Delta b_i}{b_i} \mathbf{1}_{\Delta b_i} = \text{Max}(0, \text{max}(g_i(x)) - b_i) \tag{6}
$$

در این مسأله ترکیب تابع جریمه با تابع هدف به صورت ضرب تعریف می-شود. حسن این روش در کاهش عملیات ریاضی در بهینهیابی میباشد.

5-3- نحوه اعمال الگوريتم ژنتيک بر مسأله

"شكل 8" نحوه اعمال الگوريتم بر مسأله را نشان مىدهد. ارتباط الگوريتم ژنتیک و تابع هدف تعریف شده با پارامترها یا متغیرهای مسأله توسط شبیه

Fig. 8 Applying genetic algorithm to the problem **شكل 8** نحوه اعمال الگوريتم ژنتيک بر مسأله

سازی کنترلر در کنار موتور صورت می گیرد. بدین صورت که الگوریتم ژنتیک ابتدا با انتخاب یک دسته جواب برای مسأله آن را به شبیهسازی اعمال می-کند. سپس با توجه به خروجیهای تعریف شده از شبیهسازی و توابع هدف تعیین شده جمعیت اولیه را بوجود میآورد. سپس در مراحل بعد، پس از انجام آمیزش و جهش، دسته جواب حاصل را به شبیهسازی اعمال کرده و مقادیر توابع هدف را براساس خروجیهای حاصل از شبیهسازی برای هریک محاسبه نموده و جمعیتهای نظیر را شکل میدهد. در نهایت با چینش تمام اعضا براساس معيار انتخاب بهترين جوابها، تعداد اعضا اول معادل با جمعيت اوليه را به عنوان جواب نهايي توليد نسل اول انتخاب و مابقي جمعيت كه دارای مقادیر توابع هدف نامطلوبتری هستند را حذف کرده و نتایج را ارائه مي دهد. سپس الگوريتم وارد مرحله توليد نسل بعدي مي شود.

5-4- يارامترهاي الكوريتم ژنتيک

هر الگوریتم بهینهسازی دارای پارامترهای مشخص در ذات خود می باشد که آن الگوريتم را تشكيل مي دهد، بعضا با تغيير اين پارامترها جواب نهايي مسأله بهبود پیدا میکند. تنظیمات صورت گرفته برای مسأله بهینهسازی موردنظر در پژوهش، شرایط رسیدن به جواب نهایی را بهبود بخشیده است. تنظیم این يارامترها به قرار جدول 2 است.

مسأله مهم در انجام شبیهسازیهای متوالی الگوریتم ژنتیک، انتخاب نوع فرمان خلبان به عنوان ورودی شبیهسازی است که در انجام هر شبیهسازی برای تولید ورودیهای توابع هدف نقش اساسّی ایفا می کند. لذا فرمان خلبان به صورت "شكل 9" تعريف شده است.

جدول 2 تنظيم پارامترهاي الگوريتم ژنتيک

¹ Taguchi & Yakota

شکل 10 پرتو برای مسئله بهینهسازی

6-2-نتايج شبيهسازي عملكرد كنترلر

براساس جواب انتخابی در مرحله قبل، شبیهسازی عملکرد کنترلر در کنار موتور صورت گرفته و نتایج ارائه شده است.

Fig. 11 Best solution of generations

شكل 11 بهترين جواب نسلها

 $\frac{1}{1}$ Climb Out

Fig. 9 Pilot command for simulating all modes شكل 9 فرمان خلبان براي شبيهسازي تمام مودها

این فرمان طوری طراحی شده است که نه تنها تمام مودهای عملکردی موتور را پوشش دهد، بلکه بتواند تمام نیازهای توابع هدف را نیز برآورده سازد. این فرمان شامل مودهای شروع، مود شتابگیری مثبت، مود شتابگیری منفی و یک مود رایج عملکرد موتور یعنی اوج گیری¹ که معادل %85 تراست ماکزیمم است می باشد. همانطور که مشخص است، این فرمان همه نیازها یا ورودی های توابع هدف مانند زمان های شتابگیری مثبت و منفی و غیره را برأورده مىسازد.

6- نتایج و ارزیابی

نتایج بهینهسازی و شبیهسازی عملکرد کنترلر در کنار موتور در این بخ ارائه شده است. ابتدا نتایج بهینهسازی ارائه می شود و با انتخاب یک جواب از پرتو اول، شبیهسازی عملکرد کنترلر مورد بررسی قرار میگیرد.

1-6 - نتايج بهينهسازي ضرايب كنترلر

"شكل 10" و "شكل 11" نتايج بهينهسازي را نشان مي دهند. در "شكل 10" پرتو جوابهای حاصل با توجه به سه تابع هدف درنظر گرفته شده برای بهینهسازی ارائه شده است. در این شکل هر کدام از توابع هدف میزان سوخت مصرفی و تولید آلایندهها بر حسب تابع هدف سوم یعنی زمان نشست سیستم رسم شدهاند تا نسبت به یکدیگر قابل قیاس باشند. جوابهای موجود در پرتو اول، جواب مسئله بهینهسازی است. این جوابها دارای ارزش یکسان هستند و بسته به اینکه کدام تابع هدف ارزش بیشتری داشته باشد، یک جواب بعنوان جواب نهایی بهینهسازی انتخاب میشود. در این تحقیق برای انتخاب یک جواب از برتو جهت شیبهسازی فرض شد که ارزش توابع هدف نسبت به یکدیگر یکسان است. لذا جوابی که کمترین اندازه برای بردار هدف را به دست داد بعنوان جواب نهایی انتخاب گردید. این جواب در "شکل 10" و "شكل 11" بصورت دايره مشخص شده است. اندازه بردار هدف مطابق با , ابطه (7) محاسبه شده است که در آن توابع هدف نرمال شده می باشند.

$$
U = \sqrt{J_a^2 + J_b^2 + J_c^2}
$$
 (7)

علاوه بر آن، در "شكل 11" بهترين جواب هر نسل رسم شده است. بهترین جواب هر نسل نیز با معیار داشتن کوچکترین اندازه بردار هدف در آن نسل انتخاب شده است.

 50

 \gtrsim $^{0.8}$

 $0₆$

 0.8

 0.4

 Ω 10

 $\stackrel{\text{\tiny 2}}{\text{\tiny \sim}} 0.6$

خود، مقدار مجاز سوخت را به موتور اعمال میکند تا از فرارفت سرعت و

همچنین خاموشی شعله در محفظه اختراق جلوگیری کند. اشکال دیگر

موجود در "شکل 12" رعايت محدوديتهاي پارامترهاي موتور را نشان مي-

مقادير آلايندهها نيز از اندازه مجاز آنها فراتر نرفته است. همچنين مقادير

.
ثانيه 5، ابتدا حلقه كنترلي شتاب ماكزيمم فعال مي شود تا از افزايش بيش از

حد شتاب که می¤واند موجب پدیدههای سرج و استال در موتور شود، *ا*

جلوگیری کند. سپس حلقه ماکزیمم فشار تخلیه کمپرسور وارد عمل شده و

برای مدت کوتاهی میزان سوخت حالت گذرا را کنترل میکند. بعد از آن

تعیین میزان سوخت حالت گذرا با حلقه ماکزیمم دور است تا از فرارفت دور

موتور جلوگیری شود. لازم به ذکر است حلقههای کنترلی زمانی وارد عمل

می شوند که درخواست افزایش تراست از سوی خلبان از مقدار معین مجاز

برای آن حلقه بیشتر باشد؛ برای مثال اگر افزایش تراست طوری صورت بگیرد

Parameter

"Downlimit

- Uplimit

که شتاب همواره کمتر از ماکزیمم شتاب باشد، یعنی در طول زمان زیاد

تولید آلایندهها در طی پرواز مطابق با بهینهسازی کمینه شده است.

همانطو, که در "شکل 13" مشخص است، دمای خروجی توربین و

با توجه به "شكل 14" با درخواست افزايش تراست از طرف خلبان در

 Ω

10

 $20 \quad 30$

Time [second]

--- Uplimit

20 30

Time [second]

شکل 12 نتایج شبیهسازی کنترلر در کنار موتور

دهند که از عملکرد مطلوب کنترلر حکایت میکند.

- Parameter

Downlimit

 40 50

 40 50

 $-Pilot$

 $\overline{20}$ $\overline{30}$ $\overline{40}$

Time [second]

Time [second]

 $10¹$

 0.6

 0.4

 0.9

 0.7

 θ 10 20 30 40 50

 Ω

Controller

شكل 14 سوخت محاسبه شده توسط حلقهها

صورت پذیرد، آنگاه هرگز حلقه کنترلی ماکزیمم شتاب فعال نخواهد شد، این در حالی است که ممکن است دیگر حلقهها فعال شوند. در ثانیه 20 با دستور خلبان مبنی بر کاهش تراست، ابتدا حلقه مینیمم شتاب فعال شده تا از کاهش بیش از حد مجاز سوخت که ممکن است باعث خاموش شدن شعله در محفظه احتراق شود، جلوگیری کند. سیس حلقه کنترلی مینمم فشار تخلیه فعال شده و میزان سوخت حالت گذرا را تعیین می کند. بعد از آن با افزایش تراست درخواستی خلبان در ثانیه 35 دوباره حلقه کنترلی ماکزیمم شتاب فعال میشود. بعد از مدت کوتاهی بدون آنکه سایر حلقهها وارد عمل شوند، تعیین سوخت به حلقه خلبان باز می گردد. بطور کلی می توان گفت در شرایط ماكزيمم تراست، تعيين سوخت حالت گذرا بر عهده حلقه ماكزيمم سرعت و در شرایط مینیمم تراست بر عهده مینیمم فشار تخلیه است و در شرایط مابين تعيين سوخت حالت گذرا درنهايت بر عهده حلقه خلبان خواهد بود.

'شکل 15" نمودار سوخت اعمالی به موتور و تغییرات شتاب شفت هسته را نشان می دهد. همانطور که از این شکل پیداست، تغییرات سوخت بر حسب زمان بدون نوسان است که نشان از سوئیچ مطلوب بین حلقههای مختلف کنترلی است و منحنی شتاب در محدوده مجاز قرار دارد. شبیهسازی انجام شده به ازای کمترین مصرف سوخت، کمترین زمان نشست و کمترین ميزان توليد آلايندهها انجام شده است.

7- نتيجه گيري

 $\gtrsim 0.5$

 0.8 $\tilde{\mathcal{Q}}$ 0.6 $0₄$ 0.2 10 20 30 40 50 ັດ

شكل 13 منحنى توليد آلايندهها در طول پرواز

 $www.S388.ir$

الگوریتم کنترلی مین- ماکس ارائه شده است. در این راستا ابتدا نیازمندی-های کنترلی موتور توربوفن شرح داده شد و همچنین مدلسازی موتور برای انجام شیبهسازیها براساس ساختار نارایکس صورت بذیرفت. نتایج نشان داد مدلها از دقت بالایی برخوردار بوده و به خوبی معرف مشخصههای عملکردی موتور توربوفن هستند. سیس برای کنترل این نیازمندیها، حلقههای کنترلی متعددی در کنترلر درنظر گرفته شد تا نیازمندیهای موتور توربوفن را برآورده سازند. کنترلر حاصل دارای پارامترها و یا ضرایب کنترلی در حلقهها میباشد كه سوخت آن حلقه را تنظيم مي كند. با توجه به اين كه تغيير اين پارامترها در عملکرد کنترلر و به تبع آن موتور نقش بسزایی دارد، عملکردهای مطلوب موتور مانند کم بودن سوخت مصرفی، زمانهای نشست و همچنین میزان تولید آلایندهها بعنوان توابع هدف مطرح گردید تا با سپردن پارامترهای کنترلی به یک الگوریتم بهینهسازی، این پارامترها طوری تعیین گردند که اهداف مسئله برآورده شوند. بدين منظور الگوريتم بهينهساز ژنتيک بصورت چند هدفه شرح داده شد و به منظور یافتن تمام شرایط عملکردی بهینه كنترلر، الگوريتم چند هدفه انتخاب و بهينهسازي انجام گرفت. مطابق يک حواب بهينه يا درجه اهميت بكسان توابع مختلف هدف، شبيهسازي عملكرد کنترلر در کنار موتور انجام و نتایج ارائه گردید. براساس این نتایج، کنترلر به درستی تمام نیازمندیهای کنترلی موتور توربوفن را برآورده ساخته است.

8- فهرست علائم

- مقدار محدوديت i ام b_i
- میزان تخلف از محدودیت ilم Δb_i
- (gkg^{-1}) مونو کسید کرین Co
- دمای گازهای خروجی (K) EGT
	- توابع هدف $\cal F$
- تابع غیرخطی از رگرسورها G
- جواب محدوديتilم حاصل از شبيهسازى $g_i(x)$
	- الگوريتم ژنتيک **GA**
	- بردار تابع هدف J
	- مقدار توابع هدف J_i
	- ضرایب کنترلی کنترلر \boldsymbol{K}
		- \overline{m} تعداد محدوديتها
			- دو, فن (rpm) $N₁$
			- N 2 (rpm) ده. هسته
				- (gkg^{-1}) ناكس NOx

NRMSE

- ریشه میانگین مربعات خطای نرمال شده تعداد ورودي هاي قبلي n_u
	- تعداد خروجي هاي قبلي n_{y}
	- \boldsymbol{P} مقدار نهایی تابع جریمه
	- $Ps3$ فشا, استاتيكي (bar)

گام زمانی شبیهسازی

نسبت داده واقعی به داده خروجی از مدل

sim – time زمان شبیهسازی

دوده

زمان (s)

ورودى

حالت گذ,ا

SN

sample $-$ time

Regression

 \boldsymbol{t}

trnst

 (kgs^{-1}) دبی سوخت W_F خروجى y علائم بوناني واریانس یا شاخص پراکندگی خطا مقدار مبانگین خطا \boldsymbol{u} زيرنويس ها **Transient** حالت گذ.ا Steady حالت بابا فرمان خلبان **PLA** $Ps3$ فشار استاتيكى Acc شتابگیری مثبت Dec شتابگیری منفی **Total** کلے،

9- مراجع

- [1] J. Sjoberg, O. Zhang, L. Ljung, Nonlinear black-box modeling in system identification: a unified overview, Automatica, Vol. 31, No. 12, pp. 1691-1724, 1995.
- [2] H. Asgari, M. Venturini, X. Chen, R. Sainudin, Modeling and simulation of the transient behavior of an industrial power plant gas turbine, Journal of Engineering for Gas Turbines and Power, Vol. 136, No. 6, pp. 061601-10, 2014.
- [3] N. Yadav, I. Khan, S. Grover, Modeling and analysis of simple open-cycle gas turbine using graph networks, International Journal of Electronics and Electrical Engineering, Vol. 4, No. 8, pp. 559-567, 2010.
- [4] A. Lazzaretto, A. Toffolo, Prediction of performance and emissions of a two-shaft gas turbine from experimental data, Applied Thermal Engineering, Vol. 28, No. 17, pp. 2405-2415, 2008.
- [5] H. Klang, A. Lindholm, Modelling and simulation of a gas turbine, Ph.D Thesis, Department of Science and Technology, Linköping University, Sweden, 2005.
- [6] R. Romijn, L. ozkan, S. Weiland, J. Ludlage, A grey-box modeling approach for the reduction of nonlinear systems, Journal of Process Control, Vol. 18, No. 9, pp. 906-914, 2008.
- [7] E. N. Dragoi, C. A. Horoba, I. Mamaliga, S. Curteanu, Grey and black-box modelling based on neural networks and artificial immune systems applied to solid dissolution by rotating disc
method, *Chemical Engineering and Processing: Process* Intensification, Vol. 82, No. 73, pp. 173-184, 2014.
- [8] L. Piroddi, M. Farina, M. Lovera, Black box model identification of nonlinear input-output models: a Wiener-Hammerstein benchmark, Control Engineering Practice, Vol. 20, No. 11, pp. 1109-1118, 2012
- [9] A. Lazzaretto, A. Toffolo, Analytical and neural network models for gas turbine design and off-design simulation, International Journal of Applied Thermodynamics, Vol. 4, No. 4, pp. 173-182, 2001.
- [10] R. Bettocchi, M. Pinelli, P. R. Spina, M. Venturini, Artificial intelligence for the diagnostics of gas turbines part II: neuro-fuzzy approach, Journal of Engineering for Gas Turbines and Power, Vol. 129, No. 3, pp. 720-729, 2007.
- [11] M. Fast, M. Assadi, S. De., Condition based maintenance of gas turbines using simulation data and artificial neural network: a demonstration of feasibility, Proceedings of the American Society Of Mechanical Engineers Turbo Expo Conference, Berlin, Germany, June 9-13, pp. 153-161, 2008.
- [12] C. Evans, D. Rees, D. Hill, Frequency-domain identification of gas turbine dynamics, Control Systems Technology, Vol. 6, No. 5, pp. 651-662, 1998.
- [13] N. Chiras, C. Evans, D. Rees, Global nonlinear modeling of gas turbine dynamics using NARMAX structures, Journal of Engineering for Gas Turbines and Power, Vol. 124, No. 4, pp. 817-826, 2002.
- [14] M. Basso, L. Giarre, S. Groppi, G. Zappa, NARX models of an industrial power plant gas turbine, Control Systems Technology, Vol. 13, No. 4, pp. 599-604, 2005.

 \boldsymbol{u}

Propulsion Conference & Exhibit, Nashville, July 25-28, 2010.

- [27] J. A. DeCastro, J. S. Litt, D. K. Frederick, A modular aeropropulsion system simulation of a large commercial aircraft engine, Proceedings of The 44th AIAA/ASME/SAE/ASEE Joint Propulsion Conference & Exhibit, Hartford, July 21-23, 2008.
- [28] J. Holland, Adaption in Natural and Artificial Systems, First Edition, Michigan, pp. 1-20, The University of Michigan Press, 1975
- [29] M. Mitchell, An Introduction to Genetic Algorithms, First Edition, pp. 2-4, Massachusetts, the Massachusetts Institute of Technology press, 1998.
- [30] S. Sivanandam, S. Deepa, Introduction to Genetic Algorithms, First Edition, pp. 1-10, Heidelberg, Springer, 2008.
- [31] K. Deb, Multi-objective Optimization Using Evolutionary Algorithms, First Edition, pp. 227-230, Chichester, Wiley, 2001.
- [32] N. Srinivas, K. Deb, Muiltiobjective optimization using nondominated sorting in genetic algorithms, Evolutionary Computation, Vol. 2, No. 3, pp. 221-248, 1994.
- [33] K. Deb, S. Agrawal, A. Pratap, T. Meyarivan, A fast elitist nondominated sorting genetic algorithm for multi-objective optimization: NSGA-II, Lecture notes in computer science, France, pp. 849-858, 2000.
- [34] K. Deb, A. Pratap, S. Agarwal, T. Meyarivan, A fast and elitist multiobjective genetic algorithm: NSGA-II, Evolutionary Computation, Vol. 6, No. 2, pp. 182-197, 2002.
- [35] A. M. Zalzala, P. J. Fleming, Genetic Algorithms in Engineering Systems, First Edition, pp. 170-178, London: The Institution of Electrical Engineers, 1997.
- [36] M. Montazeri-Gh, A. Safari, Tuning of fuzzy fuel controller for aero-engine thrust regulation and safety considerations using genetic algorithm, Aerospace Science and Technology, Vol. 15, No. 3, pp. 183-192, 2011.
- [37] S. Jafari, M. Montazeri-Gh, Evolutionary optimization for gain tuning of jet engine min-max fuel controller. Journal of Propulsion and Power, Vol. 27, No. 5, pp. 1015-1023, 2011.

Jenisle

- [15] M. Fast, T. Palme, M. Genrup, A novel approach for gas turbine condition monitoring combining CUSUM technique and artificial neural network, ASME Proceedings: Controls, Diagnostics and Instrumentation, pp. 567-574, 2009.
- [16] H. Asgari, X. Chen, M. B. Menhaj, R. Sainudiin, Artificial neural network-based system identification for a single-shaft gas turbine, Journal of Engineering for Gas Turbines and Power, Vol. 135, No. 9, pp. 092601-7, 2013.
- [17] H. A. Spang, A. H. Brown, Control of jet engines, Control Engineering Practice, Vol. 7, No. 9, pp. 1043-1059, 1999
- [18] H. I. H. Saravanamuttoo, G. F. C. Rogers, H. Cohen, Gas Turbine Theory, Fifth Edition, pp. 392-395, Harlow, Prentice Hall, 2001.
- [19] J. S. Litt, D. K. Frederick, T. H. Guo, The case for intelligent propulsion control for fast engine, Infotech and Aerospace Conference, Seattle, Washington, April, 2009.
- [20] E. Diaconescu, The use of NARX neural networks to predict chaotic time series, WSEAS Transactions on Computer Research, Vol. 3, No. 3, pp. 182-191, 2008.
- [21] G. P. Liu, Nonlinear Identification and Control: A Neural Network Approach, First Edition, pp. 78-81, Heidelberg, springer, 2001.
- [22] J. D. Mattingly, Elements of Propulsion: Gas Turbines and Rockets, Second Edition, pp. 244-252, Virginia, American Institute of Aeronautics and Astronautics, 2006
- [23] S. Garg, Aircraft turbine engine control research at NASA Glenn research center, Journal of Aerospace Engineering, Vol. 26, No. 2, pp. 422-438, 2013.
- [24] M. Montazeri-Gh, A. Safari, S. Jafari, Optimization of turbojet engine fuel control system for safety consideration, 7th Iranian Aerospace Society Conference, Sharif University of technology, Tehran, Iran, February 19-21, 2008.
- [25] H. Richter, Advanced Control of Turbofan Engines, First Edition, pp. 141-176, New York, Springer, 2012.
- [26] R. D. May, J. Csank, T. M. Lavelle, J. S. Litt, T. H. Guo, A highfidelity simulation of a generic commercial aircraft engine and controller, Proceedings of The 46th AIAA/ASME/SAE/ASEE Joint \blacksquare