



Роль термодинамического моделирования авиационных газотурбинных двигателей в решении задач повышения их эффективности

Лещенко И.А. ПАО «ОДК-Сатурн», г. Рыбинск Ярославской области *igor.leshchenko@yandex.ru*



Май 2019



Классификация математических моделей авиационных двигателей и их элементов



еодк

объединенная промышленная корпорация



Термодинамическая ММ ТРДДФсм Установившиеся режимы работы



Система нелинейных алгебраических уравнений





Термодинамическая ММ ТРДДФсм Неустановившиеся режимы работы

Уравнения балансов мощности



$$\frac{d\omega_{B\mathcal{I}}}{dt} = \frac{\Delta M_{\kappa p \ B\mathcal{I}}}{J_{PB\mathcal{I}}}$$

ЧΚ

Уравнения тепловой нестационарности

$$dT_{Pom} = \frac{Q_{Pom}}{M_{Pom} \cdot c_{Pom}} dt$$

$$Q_{Pom} = (\alpha \cdot F)_{np} \cdot G^{0,8} \cdot (T_{Pom.Cm.} - T_{Pom})$$

$$T_{Pom.Cm.} = \eta_{Oxn} \cdot T_{Oxn}^* + (1 - \eta_{Oxn}) \cdot \frac{(T_{Bx}^* + T_{Bblx 0}^*)}{2}$$





Разработка нового двигателя	Разработка нового двигателя, формирование облика двигателя, параметрический анализ выбранной схемы, формирование программ управления	
Параметрическая доводка двигателя, включая летные испытания	Идентификация ММ по результатам эксперимента, формирование ММ двигателя по результатам эксперимента, уточнение характеристик элементов в составе двигателя, уточнение программ управления	
Стендовые испытания двигателя	Формирование формул пересчета, отладка двигателя на стенде, разработка программ испытаний	
Расчет ДВСХ	Формирование программ управления по углу установки РУД, расчет ДВСХ по углу установки РУД и режиму работы двигателя	
Динамические характеристики двигателя	Отработка систем автоматического управления двигателем и др.	
Расчет характеристик ЛА	Передача статической модели двигателя заказчику, интеграция модели в программный комплекс расчета ЛА	
Использование в учебном процессе	Установка программы в учебном классе, расчет дипломных работ	





Классификация математических моделей авиационных двигателей и их элементов





объединенная промышленная корпорация



Комплексная модель «Двигатель+элементы двигателя»







Классификация математических моделей авиационных двигателей и их элементов



Одк

объединенная промышленная корпорация



Комплексная модель «Двигатель+ЛА»









Комплексная модель «Двигатель+САУ»









Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Состояние вопроса







Двигатель ADVENT (ADaptive Versatile ENgine Technology) компании GE

Ronald J. Simmons, M.S., The Ohio State University. Design and Control of Variable Geometry Turbofan with an Independently Modulated Third Stream. Dissertation. Preserved in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree Doctor of Philosophy in the Graduate School of the Ohio State University





Объект исследования

ТРДДФсм с трехступенчатым КНД, с каналом 3-го контура, начинающимся после 1-й ступени вентилятора и заканчивающимся независимо регулируемым соплом.









Расчетная схема объекта исследования



Вход в 3-й контур открывается за 1-й ступенью вентилятора

Выход из третьего контура осуществляется через отдельное регулируемое сопло.

Регулируемые элементы двигателя:

- ВНА вентилятора;
- НА КВД;
- смеситель;
- общее сопло для 1 и 2 контуров;
- сопло 3-го контура.







Характеристики компрессора низкого давления

Использовались расчетные характеристики КНД и его ступеней, полученные по 3-D модели (NUMECA Fine)







Исследование эффективности трехконтурного двигателя



Внешнее сопротивление силовой установки

 $R = G_c \cdot c_c - G_B \cdot V_{non}$

Тяга двигателя

$$R_{\mathcal{H}} = R - (X_{\mathcal{B}_{\mathcal{X}}} + X_{\mathcal{M}_{\Gamma}} + X_{\mathcal{B}_{\mathcal{B}_{\mathcal{A}}}})$$

Тяга силовой установки







Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Входное устройство













Исследование эффективности трехконтурного двигателя







Расчетная схема объекта исследования



Вход в 3-й контур открывается за 1-й ступенью вентилятора

Выход из третьего контура осуществляется через отдельное регулируемое сопло.

Регулируемые элементы двигателя:

- ВНА вентилятора;
- НА КВД;
- смеситель;
- общее сопло для 1 и 2 контуров;
- сопло 3-го контура.







одк

Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Составляющие силы тяги силовой установки







Постановка задачи оптимизации режима работы двигателя

Варьируемые переменные:

- площадь критического сечения сопла 3-го контура;
- угол установки ВНА КНД-1;
- угол установки НА КВД;
- площадь смесителя по наружному контуру;
- площадь критического сечения сопла 1-го и 2-го контуров.

Эффективная тяга задается как параметр режима работы, по которому ограничивается подача топлива в основную камеру сгорания.

Целевая функция - эффективный удельный расход топлива.

Ограничения:

- минимальный запас ГДУ КНД-1;
- максимальный приведенный расход воздуха КНД-1;
- максимальная физическая частота вращения ротора низкого давления;
- максимальное давление за компрессором (актуально для режима полета с максимальным скоростным напором);

- максимальная температура газа (актуальна для сверхзвукового бесфорсажного режима полета).







Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Результат оптимизации режимов работы двигателя









Результат оптимизации режимов работы двигателя







Исследование эффективности трехконтурного двигателя



Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Результат оптимизации режимов работы двигателя









Исследование эффективности трехконтурного двигателя

Результат оптимизации режимов работы двигателя



























Алгоритм работы электронного цифрового регулятора на переходных режимах



$$J_{\text{исп. эл}} = J_{\text{исп. эл II}} + J_{\text{исп. эл II}} + J_{\text{исп. эл II}}$$

$$J_{_{\mathrm{исп. эл }\Pi}} = K_1 \cdot X_{O \square U} \cdot \Delta(\frac{\dot{n}_{B \square}}{p_K^*})$$

$$\frac{dJ_{_{\rm HCП. ЭЛ} \, \rm M}}{dt} = K_2 \cdot K_{_{\cal H}}^{Cnuc} \cdot X_{_{OДH}} \cdot \Delta(\frac{\dot{n}_{_{B\!\Pi}}}{p_{_{K}}^*})$$
$$J_{_{\rm HCП. ЭЛ} \, _{\mathcal{I}}} = K_3 \cdot \frac{d\Delta(\frac{\dot{n}_{_{B\!\Pi}}}{p_{_{K}}^*})}{dt}$$

$$W(P) = \frac{1}{T_{cen}P + 1}$$

$$\Delta n_{\rm BJ} = n_{\rm BJ}^{\rm ycr} - n_{\rm BJ \, C\Gamma I}, 06/_{\rm MUH}$$

$$\left(\frac{\dot{n}_{\rm BJ}}{p_{\rm K}^*}\right)^{\rm yct} = \Delta n_{\rm BJ} \cdot (B \cdot c_{n_{\rm BJ}2}^{T_B^*} \cdot c_{n_{\rm BJ}2}^{\alpha_{PyJ}} \cdot a_6), \frac{\rm o6/Muh}{\rm c \cdot \kappa rc/cm^2}$$
$$\Delta \left(\frac{\dot{n}_{\rm BJ}}{p_{\rm K}^*}\right) = \left(\frac{\dot{n}_{\rm BJ}}{p_{\rm K}^*}\right)^{\rm yct} - \left(\frac{\dot{n}_{\rm BJ}}{p_{\rm K}^*}\right)^{\phi a \kappa r}$$







Независимые варьируемые переменные

N₂	Название параметра
п/п	
1	Коэффициент усиления пропорциональный K ₁
2	Коэффициент усиления дифференциальный K ₃
3	Коэф фициент усиления интегральный $K_{\rm 2}$
4	Предел интегральной составляющей тока $\left J_{_{\rm HCIL},_{\rm 3Л}}_{\rm H} ight _{\rm max}$
5	Предел пропорциональной составляющей тока $\left J_{\text{исп. эл II}}\right _{\max}$
6	Предел дифференциальной составляющей тока $\left J_{\text{нсп. эл } \mathcal{I}}\right _{\max}$
7	Коэффициент списания интегральной составляющей $K_{\mathcal{U}}^{Cnuc}$
8	Постоянная времени модуля сглаживания параметра $T_{\scriptscriptstyle {\it cen}}$

Уст

 $|n_2|$

 $|n_2|$

Факт

Ycm

Vcm

Факт

Факт

t

Целевая функция (минимизация)



Функциональное ограничение











Приемистость при штатном уровне «зашумленности» управляемого параметра









Приемистость при 10-кратном уровне «зашумленности» управляемого параметра









Приемистость при 20-кратном уровне «зашумленности» управляемого параметра









Исследование динамики двигателя при разрушении вала турбины













0.94 – 0.000



0.010



0.015

0.020

ОБЪЕДИНЕННАЯ ПРОМЫШЛЕННАЯ КОРПОРАЦИ

0.005





Исследование динамики двигателя при разрушении вала турбины





ОБЪЕДИНЕННАЯ ПРОМЫШЛЕННАЯ КОРПОРАЦИ







объединенная промышленная корпорация ОБЪЕДИНЕННАЯ ПРОМЫШЛЕННАЯ КОРПОРАЦИЯ ОБЪЕДИНЕННАЯ ПРОМЫШЛЕННАЯ КОРПОРАЦИЯ

Исследование динамики двигателя при разрушении вала турбины







Исследование динамики двигателя при разрушении вала турбины







Математическое моделирование ГТД для комплексных тренажеров ЛА





Математическое моделирование ГТД для комплексных тренажеров ЛА

















Математическое моделирование ГТД для комплексных тренажеров ЛА

Интерфейс программы – имитатора ПО тренажера



Термодинамическая ММ ГТД



Особенности ввода исходных данных и вывода результатов

Ввод

 Поддержка большого числа форм представления характеристик, принятых в отрасли;

- Графическое отображение характеристик и результатов обращения к ним;

- Интерактивная коррекция табличных зависимостей;

- Встроенный первичный контроль корректности исходных данных;

- Возможность импорта настроек задач в текстовом формате.

Вывод

- Графические зависимости на модели страницы:

- рабочие точки (линии) на характеристиках элементов;

- зависимости одного параметра от другого;

- Табличные зависимости в текстовые файлы;

- Всплывающие подсказки по значениям параметров;

- Списки параметров в диалоговом режиме;

- Графические и табличные зависимости через буфер обмена.

Особенности ввода исходных данных и вывода результатов

	Свойства турбины				
Lister - [D:\ttt\KND.dat	Полное и сокращенное название тчрбины, ком	менталии	Масшт, козффициенты	1	
<u>Ф</u> айл <u>П</u> равка <u>В</u> ид <u>С</u> пра		Гидравлические потери камеры сгорания	×	ние расхода по	
6480.00000	Ротор турбины: Ротор	Полное и сокрашенное название элемента, комментарии	Насторить >>	приперендске	
21	100% физической частоты вращения соответст	C			
9.02975 1		Способ задания Sigma при расчетах в модели			
8.80130 1	С Отношение водин к вер зоний в*в т (в*т	C ROHCTAHTA			
8.58111 1	Соронношение полных долении р. в. гур т (в Определяется: Sig = I - К. "Lam" Lam				
8.15768 1	C OTHOMEHUE NO/HOYD PT.TK CTATUYECKOMY P C Onpedenaetca: Sig = 1 - K*Lam*Lam*Eps(Lam)				
7.95662 1	С Отношение n/ C_эф, (об/мин)/ (м/с)	С Определяется: Sig = 1 - К ° [Lam ° Eps(Lam)] 2			
7.57411 1	 Отношение n / d laд. (об/мин) / Sqrt(ккал) 	 Задается табличной зависимостью от Лямбды 		1.000000	
7.39189 1	– КПД турбины с учетом охлаждения ————	С Определяется для диффузора Sig = {1-[1-1/Пи(Лям1)]* A*tg(Gamma)^B*[1-F1/F2]^2 }) 		
7.21656 1	С Первичный (по горлу)	С Табличная зависимость от лямбды с расслоением по выбранному параметру Arg	_2	1.000000	
6.88709 1	С По зазору перед РК (ни перв. ни эфф.)				
6.73187 1	Табличная зависимость от Arg1 с расслоением по выбранному параметру Arg_2 Табличная зависимость от Arg1 с расслоением по выбранному параметру Arg_2				
6.43838 1	С В канале за турбиной Sig = {1 - A*Lam^2}*{1 - B*Sin^2(Fi - Fi_0)*(1-Pi[Lam])}. [где Fi=0-осевое течение]				
6.29969 1	Влияние режима охлаждения				
6.16595 1	Не учитывается	Способ задания коэффициента К в формуле Sig = 1 - К * Lam*Lam			
5.91271 1	С Энцитывается С Задаются К и F; Sig определяется по формуле				
5.79258 1	- Расчет приведенной ЧВ	О Задаются К и Sigma0: F определяем при завязке			
21	Как n / Sart(T*) [об/мин] / [К^0 5]	Задаются Lam0 и Sigma0: К и F определяем при завязке			
12.35750 1					
12.11687 1	Каклямода о на радиусе	Значение Sigma0 (при увязке)	0.9450000	0.6000000	
11.61206 1	_КПД Пар	Коэф, К для расчета Sigma по формуле	0.7627380		
11.36584 1	Настроить >> Сведения >> На			0.1204210	
10.88819 1		Значение LamU (при увязке)	0.2630000		
10.65406 1		Площадь для расчета Lam и потом Sigma	0.1024775	T	
10.42476 1					
9.98257 1		П Нестационарность			
9.76766 1					
9.35734 1	Доп. потери р* из-за закрутки Уго	Учет влияния числа Рейнольдса на потери полного давления		Настроить >>	
9.16188 1	Настроить >> Сведения >> Нас	ГФ Мет С Множитель на Сигму С Мн	ожитель на (I-Сигма)		
8.97259 1					
8.61175 1	- Эчитывать влияние чисел Рейнольдса на хара				
8.43954 1	• Нет С Отдельно для КПД и G				
8.10961 1		Экспорт Импорт	UK Cancel		
9720.00000	— Учитывать изменение КПД и Gz турбины при и	зменении полнои температуры в горле СА			
<u> </u>	Учитывать влияние температуры на:	Г КЛД Г Gz	OK Cancel	DK Cancel	

Особенности ввода исходных данных и вывода результатов



Особенности ввода исходных данных и вывода результатов



Единый формат представления характеристик элементов двигателя для решения широкого круга исследовательских задач



Комплексная модель «Двигатель+САУ» - оценка точности расчета



Интерактивное редактирование схемы двигателя: библиотека готовых схем

Турбореактивные двигатели

Турбовальные двигатели со свободной турбиной













Интерактивное редактирование схемы двигателя: библиотека готовых схем

Турбореактивные двухконтурные двигатели









Турбореактивные двигатели сложных схем









Интерактивное редактирование схемы двигателя: библиотека готовых схем

Турбовинтовые двигатели













Спасибо за внимание!



