ТЕХНИЧЕСКИЕ НАУКИ

УДК 629.7

МОДЕЛЬ НАГРУЖЕНИЯ ВРАЩАЮЩЕГОСЯ РОТОРА ГТД ПРИ ЭВОЛЮЦИИ ЛЕТАТЕЛЬНОГО АППАРАТА

Бадамшин И.Х.

ФГБОУ ВПО «Уфимский государственный авиационный технический университет», Уфа, e-mail: adbadamshin@ugatu.ac.ru

Наличие массивного вращающегося ротора является особенностью авиационного газотурбинного двигателя (ГТД). Это становится причиной возникновения дополнительных внешних и внутренних нагрузок на двигатель. В настоящей работе на основе разработанной модели центростремительного ускорения рассчитываются внутренние силы, действующие на вращающийся ротор ГТД. Решается первая задача механики. Разработанная модель центростремительного ускорения используется также для объектов с наноразмерами на основе вихревой модели элементарных частиц и атомов. В приведённых примерах подтверждается адекватность модели (а также единство физических законов в природе) на основе примерного равенства сил взаимодействия, определяемых по разным законам. Разработанная модель объединяет четыре взаимодействия в одно. Частными следствиями модели являются объяснения физической сущности некоторых механических явлений, которые имеют лишь математическую трактовку. Например, гироскопический эффект и объяснение самоцентрирования ротора при превышении его критической угловой скорости вращения.

Ключевые слова: инерционные нагрузки, сила тяжести, ротор ГТД, прочность, фундаментальные взаимодействия

SIMULATION OF LOADING FOR ROTATING ROTOR GTE AT EVOLUTION FLIGHT OF THE AIRCRAFT

Badamshin I.K.

Ufa State Aviation Technical University, Ufa, e-mail: adbadamshin@ugatu.ac.ru

The presence of a rotating massive rotor is a characteristic of the gas turbine engine (GTE). This is the cause of additional internal and external loads on the engine. In this paper on the basis of the model of centripetal acceleration calculated internal forces acting on the rotating rotor turbine engine. The developed model of the centripetal acceleration is also used to determine the strength of interaction of atoms and elementary particles based on the vortex model. In the above examples, confirmed the adequacy of the model (as well as the unity of the physical laws of nature) based on the approximate equality of the interaction forces, which are determined by different laws. The developed model integrates four fundamental interactions into one. In other words, gravitational, electromagnetic, nuclear and weak interactions are of the same nature – the centripetal vortex motion of dark matter. Centripetal vortex motion of dark matter. Particular consequences of the model are: explanation of the physical nature of some mechanical phenomena, which have only a mathematical treatment. For example, the explanation of the gyroscopic effect and self-centering of the rotor.

Keywords: inertial loads, force of gravity, the rotor GTE, strength, dark matter, fundamental interactions

Наличие массивного вращающегося ротора является особенностью авиационного газотурбинного двигателя (ГТД). Это становится причиной возникновения дополнительных внешних нагрузок на двигатель, в частности, гироскопического момента, возникающего при эволюциях летательного аппарата (рис. 1) [1].

На ГТД также действуют инерционные нагрузки и сила тяжести. В работе [2] обоснована модель расчёта внешних сил, действующих на вращающийся ротор ГТД при эволюциях летательного аппарата. В настоящей работе, пользуясь названной моделью, рассчитываются внутренние силы, действующие на вращающийся ротор ГТД.

Модель и сравнительный анализ

Решается первая задача механики: для заданной траектории движения исследуемого объекта определяются действующие силы. Если вращающееся тело (в частности, ротор) движется по криволинейной траектории, то сила, вызывающая такое движение, является центростремительной. При этом центростремительное ускорение *a*_{uc} определяется по формуле [2,3]

$$a_{\rm uc} = (0.5(V_{\rm op6} + 2V_{\rm Bp}))^2/2D,$$
 (1)

где $V_{\text{орб}}$, $V_{\text{вр}}$ – соответственно орбитальная и вращательная скорости исследуемого объекта; D – диаметр объекта.

В частном случае центростремительное ускорение является ускорением силы тяжести (гравитации), а она, в свою очередь, определяется по второму закону Ньютона $F_1 = m \cdot a_{\rm uc}$. Адекватность модели подтверждается в работе [2]. Результаты расчёта по этой модели коэффициента *G* по формуле $G = x V_{\rm cp}^2 / M$ [3], где x – радиус криволинейного движения; $V_{\rm cp} = 0.5(V_{\rm op6} + 2V_{\rm вр})$ [2, 3]; и ускорения силы тяжести сведены в табл. 1.



Рис. 1. Схема направлений действия гироскопического момента для одного из видов эволюции самолета [1]: ω – угловая скорость ротора ГТД; Ω – угловая скорость эволюции летательного аппарата; M_ – гироскопический момент

Таблица 1

Результаты расчёта и справочные данные

	Величина г	Расхождение,	
Обозначение параметра, размерность	расчетная	справочная	%
$G \cdot 10^{11}$, Нм ² /кг ²	6,61	6,67	0,9
$g_{1}, M/c^{2}$	9,43	9,80	3,7
$g_{\gamma} M/c^2$	1.23	1.62	24

Из табл. 1 видно, в частности, что результаты расчёта удовлетворительно сходятся со справочными данными. Следствие, вытекающее из модели: масса, сосредоточенная в центре вращения, не является причиной притяжения (гравитации), масса есть результат действия центростремительного ускорения (т.е. центростремительной силы).

В данной работе на основе модели центростремительного ускорения рассматривается взаимодействие **внутренних сил,** возникающих при вращении ротора.

В частности, при наличии эксцентриситета ротора a (несовпадении центра масс с осью вращения) возникает взаимодействие центробежной силы F и силы упругости ротора F_y (рис. 2) [1]. При установившемся движений имеет место равновесие сил

$$F = F_{y},$$

или

$$m(a+y)\omega^2 = cy, \qquad (2)$$

где *m* – масса ротора; *a* – эксцентриситет; *y* – прогиб вала ротора; ω – угловая скорость ротора; *c* – коэффициент жёсткости вала на изгиб.



Рис. 2. Схема симметричного однодискового ротора [1]

Здесь внутренней силой сопротивления ротора является сила упругости материала вала, определяемая законом Гука

$$F_{v}/A = E \cdot \Delta r/r, \qquad (3)$$

где A – площадь рассматриваемого сечения, м²; $\Delta r/r = 1$ – относительное удлинение рассматриваемого объема тела; E – модуль упругости.

Известно [4], что силы упругости в твердом теле обусловлены кулоновскими силами межатомного взаимодействия, поэтому

$$F_{ynp} = F_{Kyn}$$

где F_{ynp} – сила упругости; F_{kyn} – кулоновская сила взаимодействия зарядов.

Тогда модуль упругости *E* для кристаллических структур определяется по формуле [4]

$$E=\frac{e^2}{4\pi\varepsilon_0r^2a_0^2},$$

где $e = 1,6 \cdot 10^{-19}$ Кл – элементарный заряд, равный по модулю заряду электрона; $\pi = 3,14$; $\varepsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12}$ Кл²/Н·м² – электрическая постоянная; a_0 – период кристаллической решётки; r – расстояние между ближайшими соседями – атомами.

Из формулы (3) находится приближённое соотношение между модулем упругости E и кулоновской силой $F_{_{\rm KVZ}}$

$$F_{\rm kym} = A \cdot E. \tag{4}$$

Модель центростремительного ускорения [2] используется для объектов с наноразмерами на основе вихревой модели элементарных частиц и атома [5]. В этом частном случае главные *допущения* в модели следующие:

 материальная основа элементарных частиц (протонов, электронов и др.) – тёмная материя;

 источником энергии вращения ядер атомов (протонов и нейтронов) и электронов в атомах является движение тёмной материи;

 3) тёмная материя образует единое поле взаимодействий (электромагнитное суть гравитационное), в которой, как в «жидкости», формируется светлая материя;

4) центростремительная сила взаимодействия определяется по второму закону Ньютона $F_1 = m \cdot a_{\text{пс}}$. Причём эквивалентом силы F_1 является сила F_2 , определяемая законом Кулона, а также сила F_3 , определяемая законом всемирного тяготения.

Следствия моделирования:

 а) физическая сущность гравитации – центростремительное ускорение, возникающее вследствие совместного поступательного и вращательного движения рассматриваемого объекта;

б) формулы Кулона $F_2 = e^2/4\pi \cdot \varepsilon_0 \cdot r^2$ и Ньютона $F_3 = (G \cdot m \cdot M)/r^2$ аналогичны по физической сущности [6], т.е. природой электростатического взаимодействия также является центростремительное ускорение (сила);

в) коэффициент G зависит от скорости движения тёмной материи V_{ref} .

Подтверждением адекватности модели (а также единства физических законов в природе) является примерное равенство сил $F_1 \approx F_2 \approx F_3$ в приведённых ниже примерах.

Пример 1. Определение силы химической связи (силы электростатического взаимодействия) в гексагональных кольцах графита на расстоянии a_0 (рис. 3).

Обоснование расчёта силы химической связи (электростатического взаимодействия) приведено в работе [7]. Результаты расчёта сил F_1 , F_2 , F_3 сведены в табл. 2. Причём расчётные значения центростремительного ускорения составляют в данном примере $a_{\rm nc} = 16 \cdot 10^{21}$ м/с, а коэффициента $G = 24 \cdot 10^{27}$ Hm²/кг².



Рис. 3. Структура графита [8]

Таблица 2 Результаты расчёта и справочные значения

Обозначение	Величина параметра		Pac-
параметра, размерность	расчетная	справочная	хожде- ние, %
$F_1 \cdot 10^9$, H	15,4	_	_
<i>F</i> ₂ ·10 ⁹ , Н	15,2	_	_
<i>F</i> ₃ ·10 ⁹ , Н	17,6	_	_
Е _{хим} ·10 ¹⁸ , Дж	1,900	1,189	59

Из табл. 2 видно, в частности, что $F_1 \approx F_2 \approx F_3$. Значения энергии химической связи E_{xum} также одного порядка, что подтверждает адекватность модели.

Пример 2. Определение силы химической связи (силы электростатического взаимодействия) между гексагональными слоями графита на расстоянии *с* (рис. 3). Результаты расчёта сил *F*₁, *F*₂, *F*₃ сведены в табл. 3. Из табл. 3 видно, в частности, что

Из табл. З видно, в частности, что $F_1 \approx F_2 \approx F_3$, что подтверждает адекватность модели. Сила $F_{_{\rm хул}}$ (табл. 3) определяется по формуле (4) на основе справочного значения модуля упругости 18,0·10⁹ Па между слоями графита [9]. Кроме того, приблизительное равенство модулей упругости 12,1·10⁹...15,0·10⁹ Па, рассчитанных по формуле (4) с использованием F_1 , F_2 , F_3 , также является косвенным подтверждением адекватности модели.

Таблица З

Результаты расчёта и справочные значения

Обо-	Величина параметра, Н		Pacyow-
значение параметра	расчетная	справочная	дение, %
$F_1 \cdot 10^9$	1,9	_	_
$F_2 \cdot 10^9$	2,0	_	_
$F_{3} \cdot 10^{9}$	2,3	_	_
<i>F</i> _{кул} ·10 ⁹	_	2,85	_

Пример 3. Определение силы химической связи (силы электростатического взаимодействия) в монокристалле водорода при температуре 4,2 К. Результаты расчёта сил F_1 , F_2 , F_3 сведены в табл. 4.

Таблица 4 Результаты расчёта и справочные значения

Наиме- нование	Величина г	Расхож-	
параметра	расчетная	справочная	дение, %
$F_1 \cdot 10^9$	2,2	_	_
$F_{2} \cdot 10^{9}$	3,2	_	_
$F_{3} \cdot 10^{9}$	2,7	_	_

Из табл. 4 видно, что $F_1 \approx F_2 \approx F_3$, что подтверждает адекватность модели.

Пример 4. Определение силы связи в ядре атома изотопа водорода ,²H.

Для расчёта применяется единая модель, аналогичная определению силы химической связи (рис. 4) [7], но расчётные значения центростремительного ускорения составляют в данном примере $a_{\rm ucc} = 4,9 \cdot 10^{28}$ м/с, а коэффициента $G = 1,25 \cdot 10^{26}$ Hm²/кг². Взаимодействие нуклонов в ядре моделируется сферическими вихрями (по аналогии с моделью химической связи [7]). Штриховкой на рис. 4 показана область взаимодействия вихревых сфер нуклонов.



Рис. 4. Область взаимодействия вихревых сфер

Результаты расчёта сил F_1 , F_2 , F_3 сведены в табл. 5.

Таблица 5

Результаты расчёта сильного взаимодействия

Обозначе- ние пара-	Величина параметра, Н		Расхожде-	
метра	расчетная	справочная	ние, 70	
F_1	59,7	_	-	
F_2	59,3	_	_	
F_3	89,3	_	-	

Из табл. 5 видно, в частности, что $F_1 \approx F_2$, а сила F_3 того же порядка, что F_1 , F_2^- это подтверждает адекватность модели. Результаты расчёта подтверждают также, что модель соответствует основным свойствам ядерных сил [10], в частности:

1) ядерные силы являются силами притяжения (рис. 4);

2) ядерные силы являются короткодействующими (на рис. 4 расстояние $b \approx 10^{-15}$ м);

3) ядерные силы имеют неэлектрическую природу (на рис. 4 показано взаимодействие протона и нейтрона, при этом $F_1 \approx F_2$).

Пример 5. Определение силы слабого взаимодействия при излучении (поглощении) фотона атомом водорода.

Определяется величина изменения ΔF соотношения между центростремительной $F_{\rm uc}$ и центробежной $F_{\rm ub}$ силами в атоме водорода при переходе его из возбуждённого в основное состояние. В частности, при излучении фотона с энергией 10,2 эВ, величина изменения $\Delta F = F_{\rm ub} - F_{\rm uc} = 3,8\cdot10^{-9}$ H. На рис. 5 точка A соответствует условию равновесия сил. Величина ΔF располагается правее точки пересечения A, т.к. $F_{\rm ub} > F_{\rm uc}$, что соответствует процессу излучения энергии. Левее точки пересечения A происходит процесс поглощения энергии атомом водорода.

Полученные результаты основаны на расчёте силы взаимодействия электрона с ядром в атоме водорода, которые приведены в табл. 6.

Из табл. 6 видно, что $F_1 \approx F_2 \approx F_3$, что подтверждает адекватность модели и определяет возможность расчёта изменения сил при слабом взаимодействии.

Таким образом, разработанная модель объединяет четыре фундаментальных взаимодействия в одно. Иначе говоря, гравитационное, электромагнитное, ядерное и слабое взаимодействия имеют единую природу – вихревое центростремительное движение тёмной материи. Центростремительное уско-

■ FUNDAMENTAL RESEARCH №8, 2013

рение (или сила) формируется в результате совместного орбитального и вращательного движения материи. Центростремительное вихревое движение тёмной материи формирует светлую материю. Причём многообразие светлой материи определяется дискретными уровнями энергии движущейся тёмной материи. Это не противоречит квантово-механическим представлениям. Кроме того, вихревая модель элементарных частиц и атомов [5] соответствует понятиям квантовой механики о том, что электрон «размазан» в атоме и присутствует во всех точках орбиты одновременно.



Рис. 5. Соотношение между центростремительной и центробежной силами: F_{uc} – сплошная линия; F_{uc} – пунктирная линия

-

Таблица 6
Результаты расчёта электростатического
взаимодействия электрона
ядром в атоме водорода

Обо- значение	Величина параметра, Н		Расхож-
параметра	расчетная	справочная	дение, %
$F_1 \cdot 10^9$	5,08	—	—
$F_{2} \cdot 10^{9}$	5,02	—	—
$F_{3} \cdot 10^{9}$	5,08	—	—

Частными следствиями модели являются: объяснение физической сущности антигравитации [3]; объяснение физической сущности некоторых механических явлений, которые имеют лишь математическую трактовку. Например, разработанная модель позволяет объяснить гироскопический эффект (рис. 6). Вследствие совместного переносного и относительного (орбитального и вращательного) движения ротора возникает центростремительная сила, которая обеспечивает устойчивость гироскопа к внешним воздействиям. В частности, не даёт ему упасть под действием силы тяжести mg (рис. 6).

Другим следствием является объяснение самоцентрирования ротора при превышении угловой скорости его вращения некоторой критической величины ω_{rp} [1]. Из выражения (2) следует, что прогиб вала ротора у принимает отрицательные значения при $\omega > \omega_{\rm kp}$ – в этом суть математического объяснения самоцентрирования. В соответствии с разработанной моделью физическая сущность самоцентрирования заключается в следующем.



Рис. 6. Схема прецессии гироскопа

При $\omega > \omega_{vn}$ изменяется соотношение между центробёжной силой F

$$F_{\rm IID} = m \cdot (\omega^2 r) \tag{5}$$

и центростремительной силой $F_{\mu\nu}$

$$F_{\rm uc} = m \cdot a_{\rm uc},$$

где $a_{\rm uc}$ определяется по формуле (1). При этом $F_{\rm uc} > F_{\rm u6}$, что приводит к самоцентрированию вращающегося ротора.

Выводы

1. Центростремительное ускорение объекта, совершающего совместное орбитальное и вращательное движение, определяется по формуле (1).

2. Центробежное ускорение этого же объекта определяется по формуле (5).

3. Часть физических явлений объясняется соотношением между центробежной и центростремительной силами. В частности, процессы излучения и поглощения энергии в атоме и его ядре, а также гироскопический эффект и самоцентрирование ротора при $\omega > \omega_{m}$.

Список литературы

1. Конструкция и проектирование авиационных газотурбинных двигателей / С.А. Вьюнов, Ю.И. Гусев, А.В. Карпов и др.; под общ. ред. Д.В. Хронина. – М.: Машиностроение, 1989. – 568 с.

2. Бадамшин И.Х. Влияние эволюций летательного аппарата на усилия, действующие в ГТД // Фундаментальные исследования. – 2013. – № 6 (2). – С. 251–257.

3. Бадамшин И. Х. Моделирование сил, действующих на газотурбинный двигатель / И.Х. Бадамшин // Вестник УГАТУ.– Уфа, 2011. – Т 15, № 3.-С. 28–32.

4. Бадамшин И. Х. Моделирование упругих характеристик нанокомпозитов и нанотрубок // Композиты и наноструктуры. – М., 2011. – № 1. – С. 18–23.

5. Бадамшин И.Х. Расчёт предела упругости бездефектных монокристаллов в составе эвтектических композитов // Вестник КГТУ им. А.Н. Туполева. – Казань, 2011. – № 4(64). – С. 39–44.

6. Бадамшин И.Х. Модель упругого взаимодействия в прочностных задачах двигателестроения // Молодёжный Вестник УГАТУ. – Уфа, 2012. – № 1(2). – С. 51–54.

7. Бадамшин И.Х. Теоретическая оценка влияния температуры на период кристаллической решётки монокристаллов турбин авиационных ГТД // Вестник СГАУ. – Самара, 2012. – № 1(32). – С. 71–76.

 Коровин Н.В. Общая химия: учеб. для технических направ. и спец. вузов. – М.: Высш. шк., 1998. – 559 с.

9. Свойства элементов. В двух частях. Ч.1. Физические свойства: Справочник. – 2-е изд. – М.: Металлургия, 1976. – 600 с.

10. Трофимова Т.И. Курс физики: учеб. пособие для вузов. – М.: Высш. шк., 2003. – 542 с.

References

1. Vyunov S.A., Gusev YU.I., Karpov A.V. Konstruktsiya i proektirovanie aviatsionnykh gazoturbinnykh dvigateley [The construction and design of aircraft gas turbine engines] Moscow, Mashinostroenie, 1989. 568 p. 2. Badamshin I.KH. Vliyanie evoluutsiy letatelnogo apparata na usiliya, deystvuyuschie v GTD [The influence of the evolutions of the aircraft on the forces acting in GTE] // Fundamentalnye issledovaniya. 2013, no. 6 (2). pp. 251–257.

3. Badamshin I.KH. Modelirovanie sil, deistvuyuschich na gasoturbinnyy dvigatel [Simulation of the forces acting on a gas turbine engine]. Vestnik UGATU, Ufa, 2011, no 3, pp. 28–32.

4. Badamshin I. KH. Modelirovanie uprugikh kharakteristik nanokompozitov i nanotrubok [Simulation of elastic properties of nanotubes and nanocomposites] // Kompozity i nanostruktury. – Moskva, 2011. no. 1, pp.18–23.

5. Badamshin I. KH. Raschet predela uprugosti bezdefektnykh monokristallov v sostave evtekticheskikh kompozitov [The calculation of the elastic limit of defect-free single crystals in the eutectic composites] // Vestnik KGTU im. A.N. Tupoleva. Kazan. 2011. no. 4(64). pp. 39–44.

6. Badamshin I.KH. Model uprugogo vzaimodeystviya v prochnostnykh zadachakh dvigatelestroeniya [Model of elastic interaction strength engine problems] // Molodezhnyy Vestnik UGATU. Ufa, 2012. no. 1(2). pp. 51–54.

7. Badamshin I.KH. Teoreticheskaya otsenka vliyaniya temperatury na period kristallicheskoy reshetki monokristallov turbin aviatsionnykh GTD [Theoretical evaluation of the effect of temperature on the lattice constant of single crystals turbines gas turbine engines] // Vestnik SGAU. Samara, 2012. no. 1(32). pp. 71–76.

8. Korovin N.V. Obshaya himiya: Ucheb. dlya tehnicheskikh naprav. i spec. vuzov [General Chemistry: Textbook. for the technical direction. and specials. universities]. M.: Vyssh. shk., 1998. 559 p.

9. Svoystva elementov. V dvukh chastyakh. Ch.1. Fizicheskie svoystva: Spravochnik. 2-e izd [Properties of the elements. In two parts. P.1. Physical properties: Handbook]. M.: Metallurgiya, 1976. 600 p.

10. Trofimova T.I. Kurs fiziki: Ucheb. posobie dlya vuzov [Physics course: studies. Manual for schools]. M.: Vyssh. shk., 2003. 542 p.

Рецензенты:

Газизов Х.Ш., д.т.н., профессор кафедры сопротивления материалов, ФГБОУ ВПО УГАТУ, г. Уфа;

Целищев В.А., д.т.н., профессор, заведующий кафедрой прикладной гидромеханики, ФГБОУ ВПО УГАТУ, г. Уфа.

Работа поступила в редакцию 18.06.2013.