

## Рішення разової спеціалізованої вченої ради про присудження ступеня доктора філософії

Разова спеціалізована вчена рада Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара Міністерства освіти і науки України прийняла рішення про присудження ступеня доктора філософії з галузі знань 13 Механічна інженерія на підставі прилюдного захисту дисертації «Розробка ефективної системи охолодження камери рідинного ракетного детонаційного двигуна» зі спеціальністю 134 Авіаційна та ракетно-космічна техніка 15 грудня 2023 року.

Аксьонов Олександр Сергійович 1995 року народження, громадянин України, освіта вища. У 2018 році закінчив Дніпровський національний університет імені Олеся Гончара за спеціальністю Авіаційна та ракетно-космічна техніка.

Навчався в аспірантурі Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара Міністерства освіти і науки України з 2019 по 2023 рік.

Дисертацію виконано у Дніпровському національному університеті імені Олеся Гончара Міністерства освіти і науки України.

Науковий керівник – Золотко Олександр Євгенович, кандидат технічних наук, доцент, доцент кафедри двигунобудування Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара.

Здобувач має 7 наукових публікацій за темою дисертації, з них 1 стаття опублікована у періодичному науковому виданні України, що входить до наукометричної бази Scopus та Web of Science, 6 статей – у провідних наукових фахових виданнях України, зокрема:

1. Детонаційний двигуна для відведення відокремленого ступеня ракети з космічної орбіти / О. Є. Золотко, О. В. Золотко, О. В. Сосновська, О. С. Аксьонов, І. С. Савченко // Космічна наука і технологія. – 2021. – Т. 27, № 4 (131). – С. 32–41. – DOI: 10.15407/knit2021.04.032 (Scopus та Web of Science).
2. Аксьонов, О. С. Методика проведення чисельного дослідження камери імпульсного детонаційного двигуна / О. С. Аксьонов // Авіаційно-космічна техніка і технологія. – 2023. – №1 (185). – С. 47–54. DOI: 10.32620/aktt.2023.1.05.
3. Aksonov. O. On the determination of the specific heat flux value in a pulse detonation engine's chamber / O. Aksonov, O. Zolotko, O. Marchenko // Journal of Rocket-Space Technology. – 2023. – T. 31, № 4. – С. 20–25. – DOI: 10.15421/452303.

У дискусії взяли участь голова і члени разової спеціалізованої вченої ради та присутні на захисті фахівці:

Давидов Сергій Олександрович, доктор технічних наук, професор, професор кафедри ракетно-космічних та інноваційних технологій Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара. Зауважень немає.

**Стрельников Геннадій Опанасович**, доктор технічних наук, професор, в.о. завідувача відділу термогазодинаміки енергетичних установок Інституту технічної механіки Національної академії наук України і Державного космічного агентства України. Зауваження:

1. Важливий результат роботи виявлені поперечні хвилі в камері за фронтом детонації, які призводять до інтенсифікації теплообміну між продуктами детонації та стінками каналу – не обґрунтовано кількісно (наприклад, аналізом членів рівняння Вієгаса).

2. Автор обмежився застосуванням стандартної моделі турбулентності, не дослідивши можливості застосування інших моделей.

3. У постановочній частині розділів (наприклад, 3.1) чисельного моделювання процесів у камері детонації не вказуються компоненти палива, що використовуються при моделюванні.

4. У схемах базових моделей сопел (рис. 3.1) було доцільно навести схему конфузорного сопла.

5. У схемі прямого сопла слід було навести відмінні риси ділянок камери (наприклад, підведення компонента палива зі стінки) та сопла.

6. У постановці завдання дослідження та створення плану експерименту до факторів, що впливають на роботу детонаційної камери, можливо слід було розглянути початкову температуру у камері.

7. За текстом дисертації є деякі помилки і описки, наприклад;

- сторінка 2, 13 рядок зверху: «На ряду», слід писати разом;
- сторінка 26, 1 рядок зверху: «стану», слід писати «стан»;
- сторінка 68, 2 рядок знизу: «поперечних», слід писати «поперечної»;
- сторінка 103, 13 рядок зверху: «з богу», слід писати «з боку»;

- сторінка 115, 12 рядок зверху: скорочення ДДП відсутнє у переліку скорочень.

8. Зустрічається недбалість у термінології, наприклад:

- сторінка 38, 6 рядок знизу:  $\gamma$  – «коєфіцієнт адіабати», слід писати «показник адіабати» (дивись, наприклад, на сторінці 48, другий рядок знизу);

- сторінка 102, 4 рядок зверху: термін "відносний питомий" тепловий потік включає два однозначні терміни поспіль: "відносний" та "питомий";

- на сторінці 96, 4 рядок знизу (також сторінка 6, 7 рядок знизу) той же параметр позначений як "густина питомого" теплового потоку;

- на сторінці 32, 12 рядок знизу дано визначення «густина» теплового потоку;

- на сторінці 93, 3-й рядок знизу (та в інших місцях) дано правильне визначення – "питомий" тепловий потік (найчастіше використовується автором).

**Михайленко Тарас Петрович**, кандидат технічних наук, доцент, доцент кафедри аерокосмічної теплотехніки Національного аерокосмічного університету ім. М.Є. Жуковського «ХАІ». Зауваження:

1. У дисертації на сторінці 57 використовується термін «потрійна точка», який в термодинаміці має інше значення, але пояснення терміну наводиться на сторінці 61, що ускладнює розуміння роботи.

2. При верифікації CFD моделі детонаційних потоків якісне порівняння проводиться з даними експериментальних робіт, а для кількісних оцінок використовуються результати розрахунків за аналітичною моделлю. Було б доречним результати моделювання порівнювати з даними експериментів.

3. На сторінці 68 у реченні «Вважається, що на етапі спорожнення камери від продуктів детонації зміна параметрів починається у той момент часу, коли зворотна хвиля розрідження досягає глухої стінки каналу.» слід було зробити посилання на літературу, а також вказати, які параметри піддаються зміні на етапі спорожнення камери.

4. У переліку умовних позначень наведено, що параметри LДК та L<sub>x</sub> – це довжина детонаційної камери. У цьому випадку не зрозуміло, що мається на увазі, коли розглядається відношення L<sub>x</sub>/LДК, зображене на рис. 3.6, 3.8, 3.11, 3.12, 3.21 – 3.24, 3.27.5.

5. На сторінці 83 вказується, що збільшення тривалості процесу впливає на створення тяги камeroю двигуна. З тексту незрозуміло, що автор мав на увазі. Для кращого розуміння, слід було навести формулу, за якою визначається тяга детонаційного двигуна.

6. На сторінці 122 автор стверджує, що зміна довжини камери у 4 рази привела до зміни величини середнього питомого теплового потоку приблизно у 1,5 раз, але не пояснює яка зміна (збільшення або зменшення) довжини камери та середнього питомого теплового потоку відбувається.

7. У розділі 4 наводяться результати моделювання температури стінки камери при застосуванні різних систем охолодження (рис. 4.3, 4.9 - 4.11, 4.13), але немає повної інформації, щодо граничних умов, що використовувалися при моделюванні. Доцільно було б привести режимні параметри та коефіцієнти тепловіддачі охолоджуючих середовищ.

8. У розділах 4.2 та 4.3 розглядаються комбінована багатоконтурна проточно-транспіраційна система охолодження камери двигуна та система охолодження камери двигуна з циклонним сепаратором, відповідно, але відсутній аналіз впливу зазначених систем на ефективність роботи та масогабаритні характеристики двигунної установки.

**Мітіков Юрій Олексійович**, доктор технічних наук, професор, завідувач кафедри двигунобудування Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара. Зауваження:

1. У роботі автор від узагальненого поняття Ракетний детонаційний двигун перейшов до конкретного - Імпульсний детонаційний двигун. Була б цікава думка автора про Обертовий детонаційний двигун, який також є предметом інтенсивних досліджень у світі.

2. При згадуванні український вчених (у першому розділі), які займалися дослідженнями детонаційних двигунів, доречно було б привести

наукові проблеми, які вони вирішили, а також зробити посилання на відповідну літературу.

3. Серед найбільш поширених компонентів палива в сучасній ракетно-космічній техніці автор не вказав гас (RP-1).

4. На сторінці 103 наведено рівняння Вієгаса для розрахунку величини конвективного питомого теплового потоку від продуктів детонації до стінки камери. Було б цікаво побачити оцінку теплового потоку у стінку за рахунок випромінювання продуктів згоряння.

**Бучарський Валерій Леонідович**, кандидат технічних наук, доцент, доцент кафедри двигунобудування фізико-технічного факультету Дніпровського національного університету імені Олеся Гончара. Зауваження:

1. У розділі 2 на сторінці 53 при постановці задачі вказано, що у процесі хімічної реакції беруть участь 9 сполук взаємодії кисню з воднем та інертний газ азот. Не зовсім зрозуміло, що у цьому випадку автор має на увазі під твердженням «інертний газ азот».

2. У теплових розрахунках не враховано імпульсний режим роботи ДД, що зменшує аплікальність методик, що були запропоновані автором.

3. Автор запропонував нову критеріальну залежність для розрахунку величини інтенсивності турбулентності у пристінковому шарі камери імпульсного детонаційного двигуна, але в роботі не наведено порівняння результатів розрахунків з результатами, які було отримано за формулами, що використовувалися раніше. Доцільно було показати результати порівняння з іншими відомими рівняннями для визначення інтенсивності турбулентності та обґрунтувати переваги застосування саме нової отриманої залежності.

4. У тексті дисертації зустрічаються окремі граматичні та синтаксичні помилки. Наприклад: на сторінці 2 останній рядок має зайву кому в тексті, на сторінці 4 пропущена літера у словосполученні «продуктів детонації» та інші.

Проте вказані зауваження не знижують в цілому високої оцінки виконаної роботи.

Результати відкритого (онлайн) голосування:

«За» - 5 членів ради,

«Проти» - 0.

На підставі результатів відкритого (онлайн) голосування разова спеціалізована вчена рада присуджує Аксюнову Олександру Сергійовичу ступінь доктора філософії з галузі знань 13 Механічна інженерія за спеціальністю 134 Авіаційна та ракетно-космічна техніка.

Голова разової  
спеціалізованої вченої  
ради



Сергій ДАВИДОВ