

Національний аерокосмічний університет
ім. М.Є. Жуковського “Харківський авіаційний інститут”

Факультет авіаційних двигунів
Кафедра теорії авіаційних двигунів

Комплект документів
до випускної роботи магістра
(освітньо-кваліфікаційний рівень)

на тему: “Підвищення ефективності ГТД за рахунок утилізації тепла вихідних газів”

Виконав: студент 6 курсу, групи 261 м.
спеціальності
“Енергетичне машинобудування”
(шифр і назва напрямку підготовки, спеціальності)

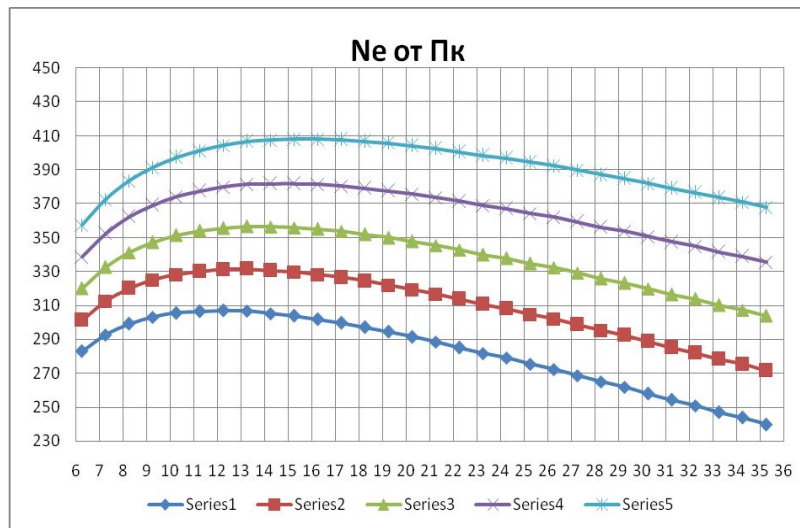
Виконав Шишов В.С.
(прізвище та ініціали)

Керівник Фесенко К.В.
(прізвище та ініціали)

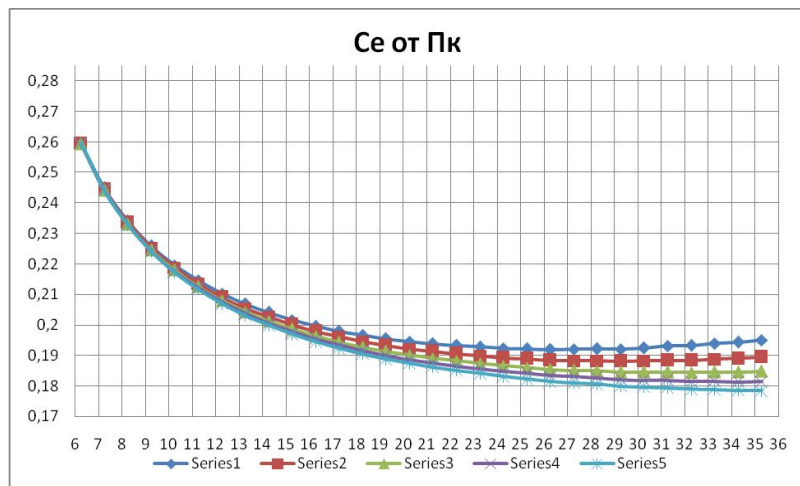
1. Ціль дипломної роботи

- Ціль роботи— підвищити ефективності ГТД за рахунок утилізації тепла вихідних газів.
- Одним з перспективних напрямків розвитку теплоенергетики є використання парогазових установок (ПГУ). Висока початкова температура газів в газотурбінній установці (ГТУ) сприяє підвищенню середньої температури підведення теплоти в комбінованому циклі. ПГУ володіє високими екологічними показниками завдяки оснащенню ГТУ малотоксичних камерами згоряння. Оптимізація уприскування пара в камеру згоряння до оптимального з точки зору термодинаміки значення, ККД ПГУ може досягнутий 60%.

2. Термогазодинамічний розрахунок ГТД



Графік значень $N_{e \text{ уд}} = f(T_{\Gamma}^*, \pi_k^*)$



Графік значень $C_e = f(T_{\Gamma}^*, \pi_k^*)$

Враховуючи матеріали, використані для виготовлення лопаток турбіни вибрано в якості розрахункової $T_{\Gamma}^* = 1498 \text{ K}$

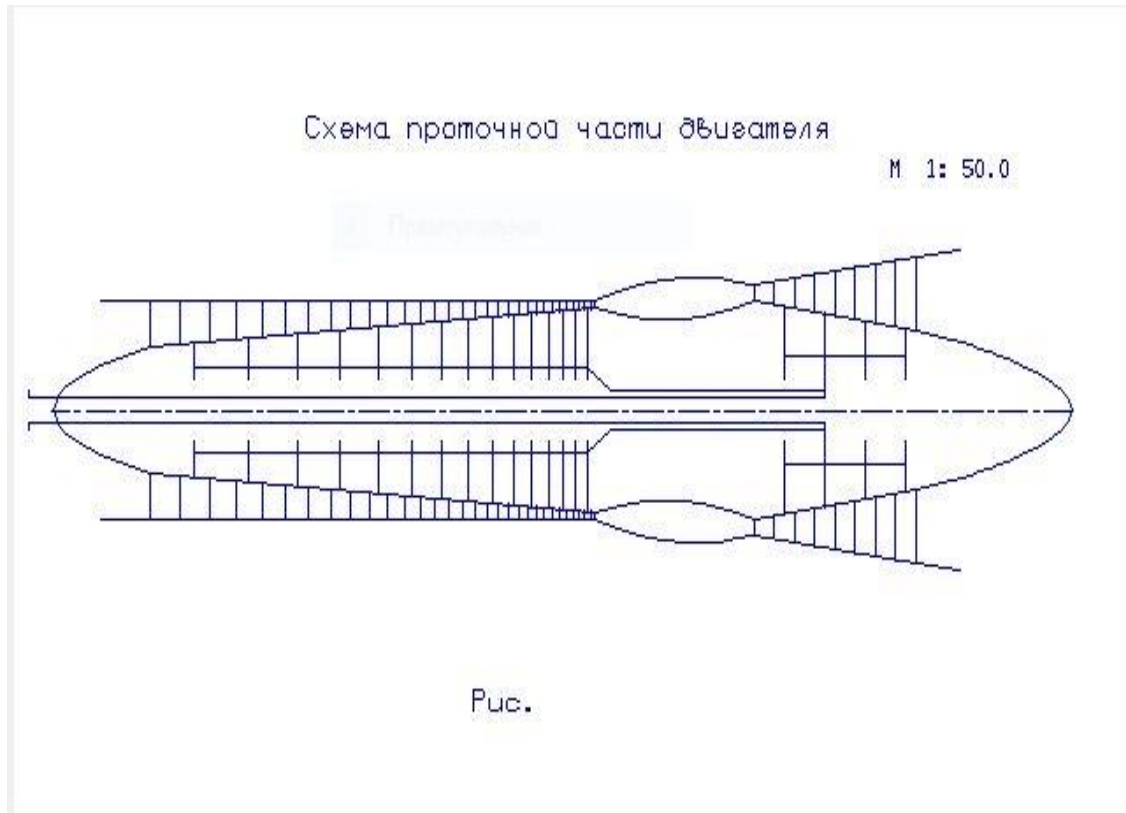
При цій температурі, оптимальним значенням ступінь підвищення тиску в компресорі те що відповідає максимуму питомій потужності ($\pi_k^* = 15,26$)

Розрахункове значення вибирається з діапазону.

$N_{e \text{ уд}} = 355,6 \text{ кВт} \cdot \text{с/кг}$, а витрата повітря $361,6 \text{ кг/с}$

$$\pi_{k \text{ опт}}^* < \pi_{k \text{ p}}^* < \pi_{k \text{ эк}}^*$$

3. Формування «вигляду» проточної частини ГТД



На базі розрахунку було сформовано «вигляд» двигуна. Обрана конструктивно- складна схема ГТД з одновальною блокованою схемою. Така схема забезпечує прийнятні значення параметрів на нерозрахункових режимах. Компресор має форму проточної частини з постійним зовнішнім діаметром.

$$\eta_k=884; N_z=0,269;$$
$$\eta_T=884; M_z=6,697;$$

4. Газодинамічний розрахунок компресора

В цьому розрахунку було отримано кінцеві геометричні розміри і кількість ступенів при заданому π_K^* .

Изменение параметров по ступеням

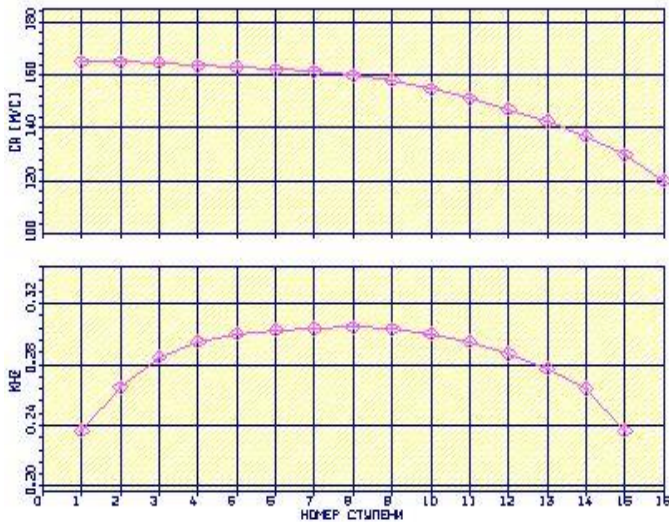
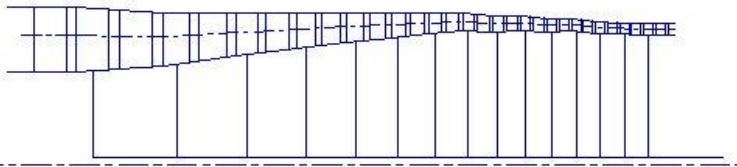
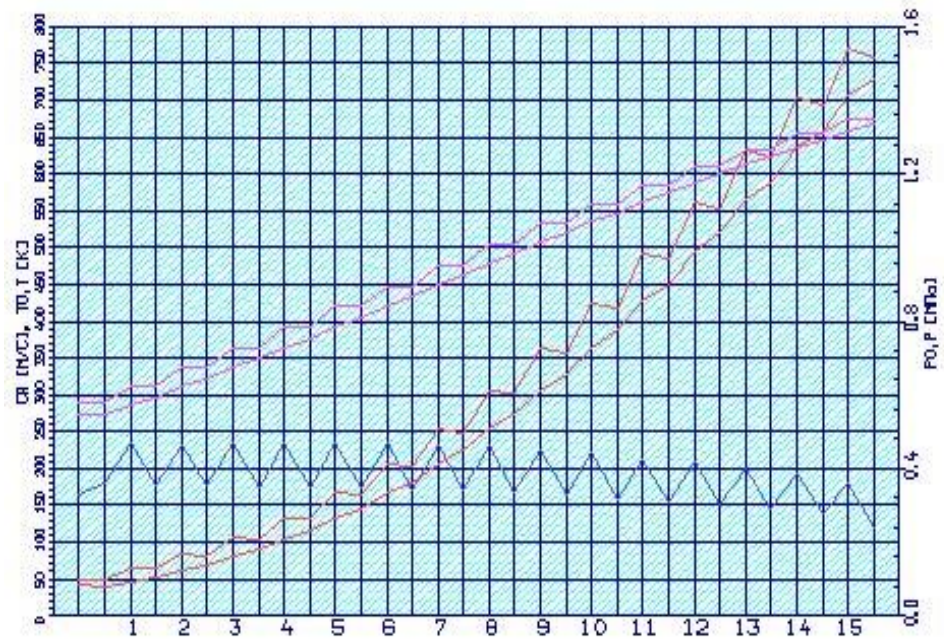


Схема проточной части компрессора



Ефективно розподілити π_K^* , роботи і ККД між всіма ступенями компресора.

Изменение параметров по ступеням

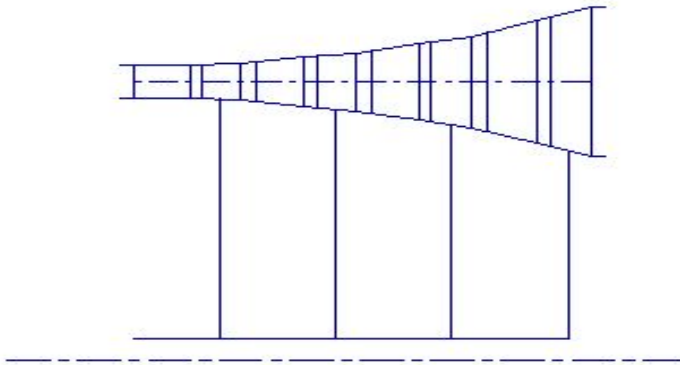


$$L_K^* = 397790 \text{ кДж/кг}; M_{1w} = 0,7703;$$

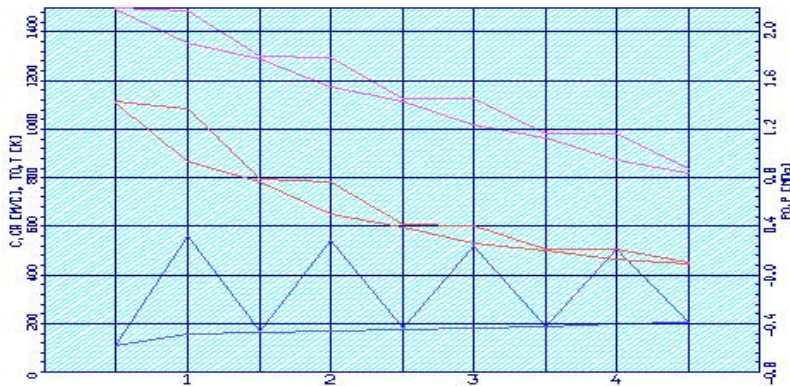
5. Газодинамічний розрахунок турбіни

Частина параметрів в якості вихідних даних для розрахунку береться з термогазодинамічного розрахунку і формування «вигляду» двигуна, а параметри, які залишились вибираються по рекомендації посібника.

Схема проточної частини турбіни

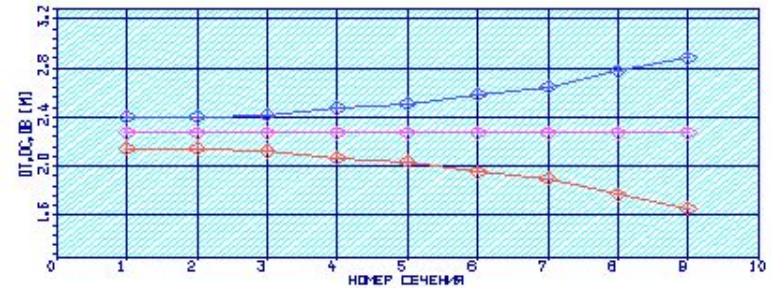


Изменение параметров по ступеням



Газодинамічний розрахунок осьової турбіни виконується з ціллю визначення параметрів потоку в характерних перерізах і ККД ступеней.

Изменение параметров по ступеням



$$\eta_{T1}=0,88; \eta_{T2}=0,903; \eta_{T3}=0,917; \eta_{T4}=0,92;$$
$$\mu_{zT1}=1,66; \mu_{zT2}=1,59; \mu_{zT3}=1,42; \mu_{zT4}=1,37.$$

6. Профілювання робочої лопатки ступені компресора

Профили рабочей лопатки компрессора

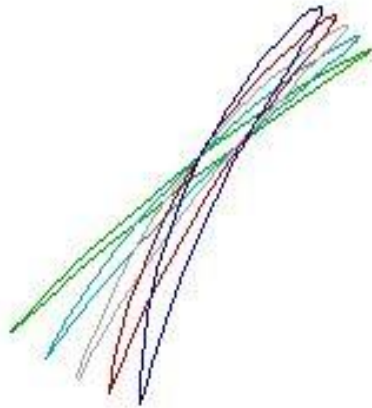


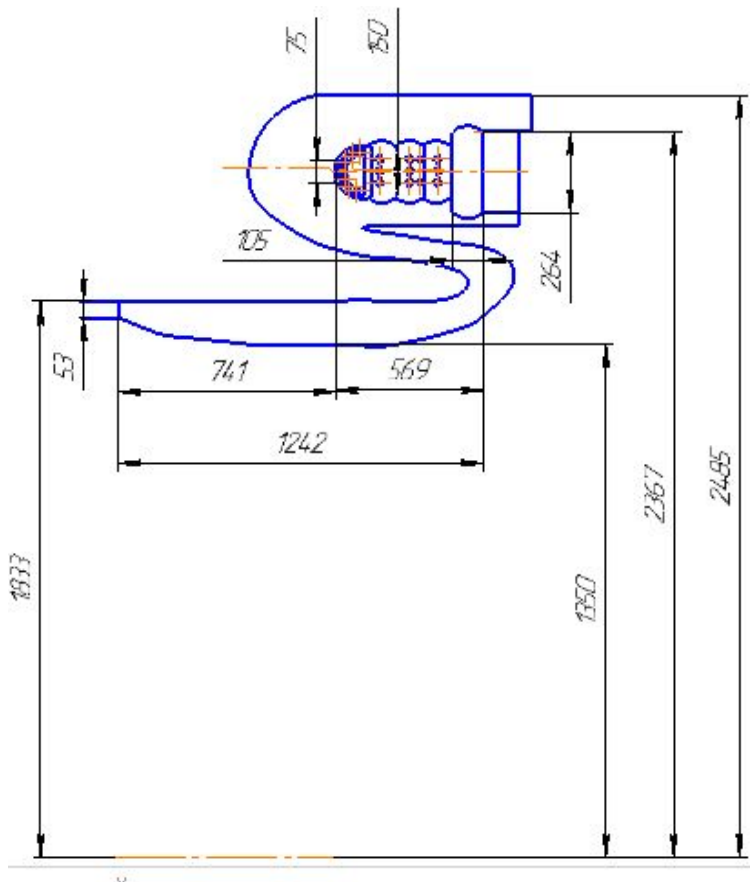
Рис.

Газодинамічні і кінематичні параметри профільованої ступені на середньому радіусі є вхідними даними для профілювання робочої лопатки компресора. Отримані результати і побудована решітка профілів першого ступеня компресора відповідає встановленим вимогам і зможе забезпечити необхідні параметри.

$$\Delta\beta_{\text{ст}} = 24,87 \text{ град,}$$

Вибираємо закон: "твердого тіла" (на вході) при заданому $N_T(r)$.

7. Розрахунок камери згорання



Ескиз камери згорання

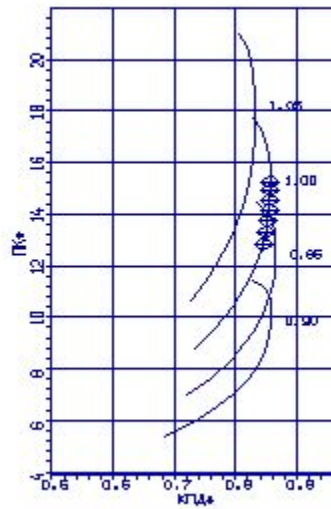
Для розрахунку використовуються основні геометричні співвідношення КС двигуна-прототипу.

За конструктивним виконанням камера згорання є трубчато-кільцевої. Наведені розрахунки показують, що спроектована камера згорання відповідає сучасним вимогам: прийнятною температурою в зоні горіння і порівняно невеликими габаритами.

8. Дросельна характеристика ГТД

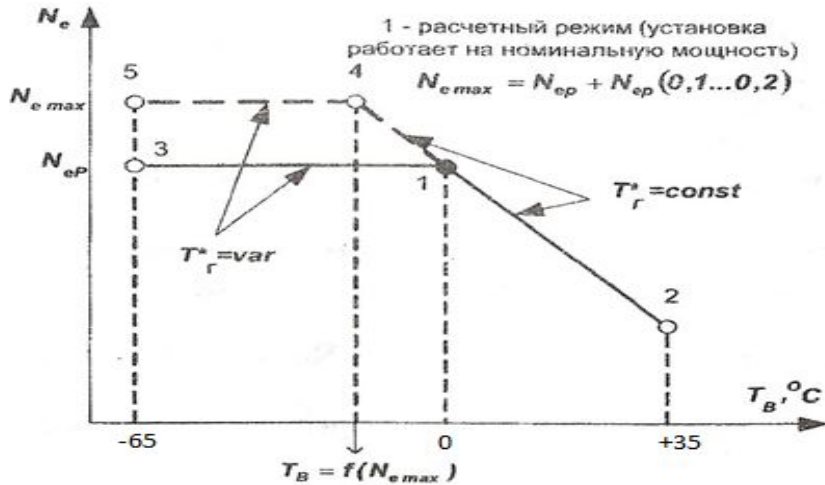


Рис.



Дросельною характеристикою називають залежність основних даних і параметрів двигуна від частоти обертання ротора при заданих умовах на вході в двигун і прийнятою програмою регулювання. Була отримана характеристика компресора, а так само залежність основних параметрів двигуна від витрати палива.

9. Кліматична характеристика



Характеристика компрессора

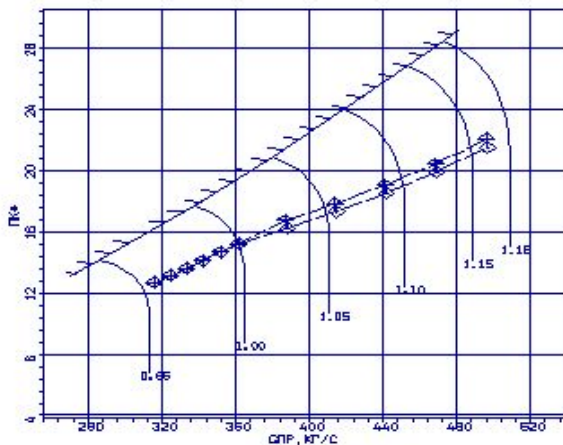
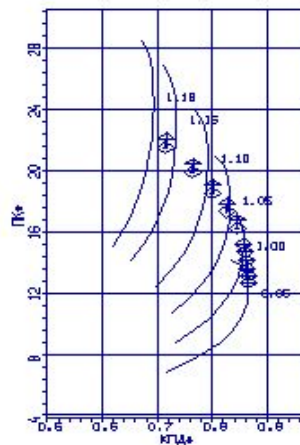


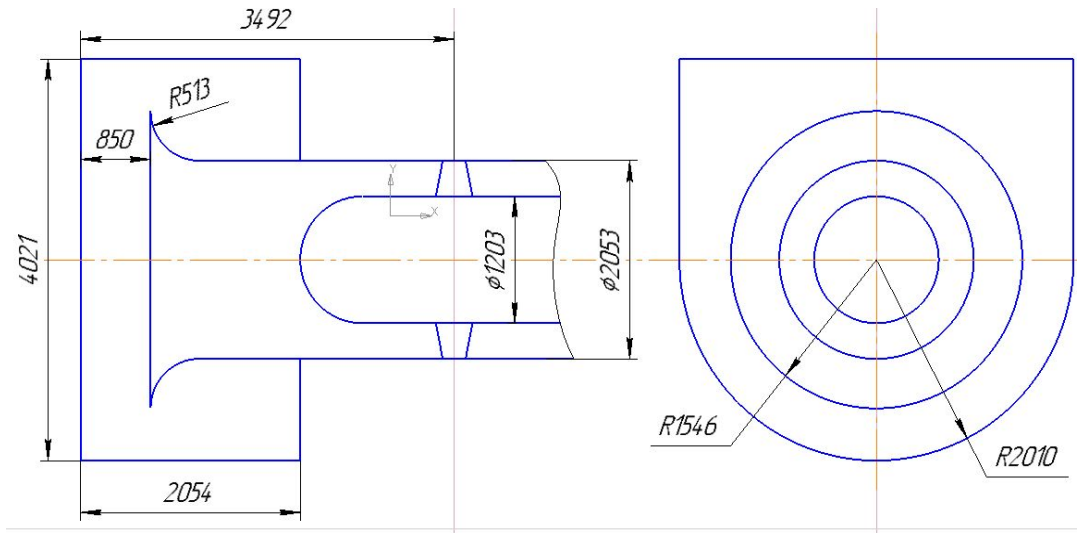
Рис.



Кліматичні характеристиками називають залежність потужності N_e і питомої витрати пального C_e від температури атмосферного повітря T_H (або t_H) на злітному режимі при прийнятій програмі регулювання.

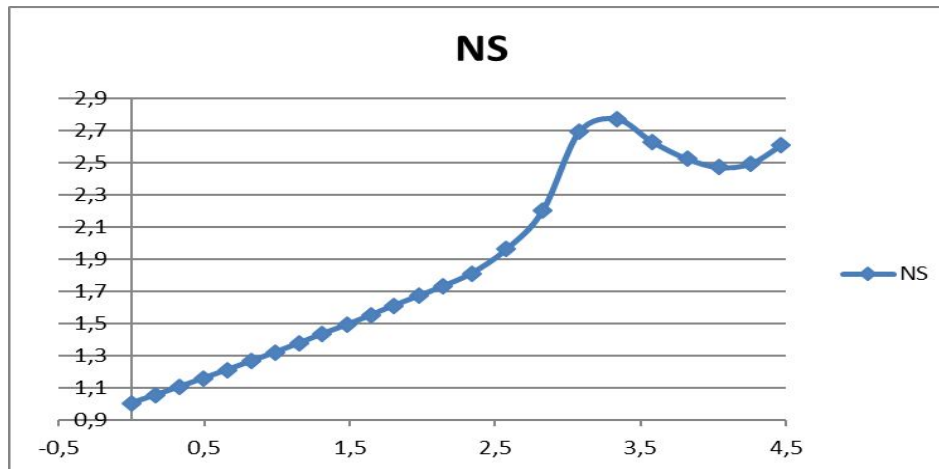
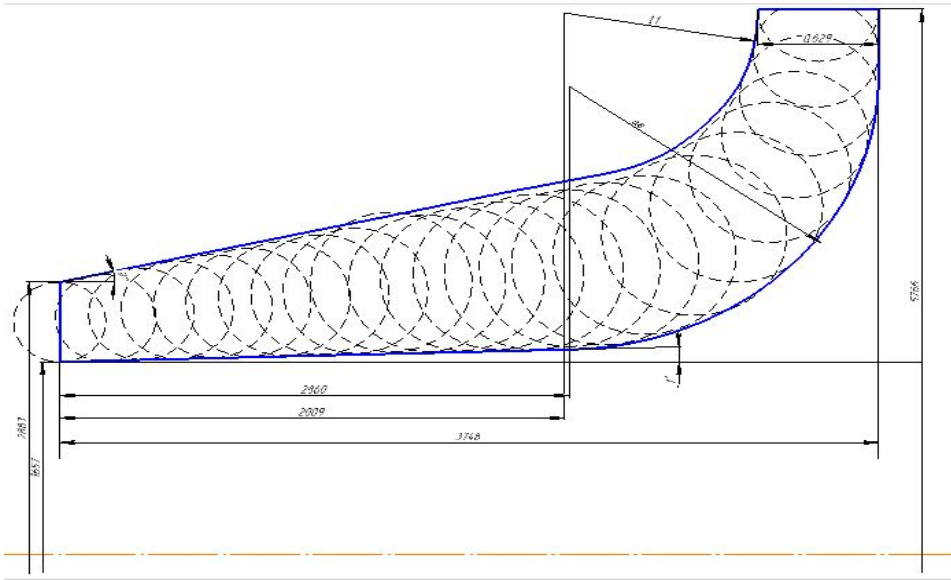
Дослідження кліматичної характеристики було проведене в діапазоні температур навколишнього середовища від -75°C до $+30^\circ\text{C}$. Даний діапазон температур охоплює всі можливі області

10. Розрахунов вхідного пристрою



Отримане вхідний пристрій забезпечує подачу робочого тіла до компресора з мінімальними спотвореннями полів швидкостей і тисків і мінімальними втратами повного тиску на вході в компресор. Ступінь конфузorno перетину від вхідного перетину до перетину на вході в компресор вибрано оптимально, так щоб забезпечити мінімум втрат в патрубку; з тих же міркувань розраховувався і його діаметр. На цьому етапі були закладені параметри, що відповідають геометричним співвідношенням, що забезпечує рівномірність параметрів на вході в компресор і мінімальні гідравлічні втрати

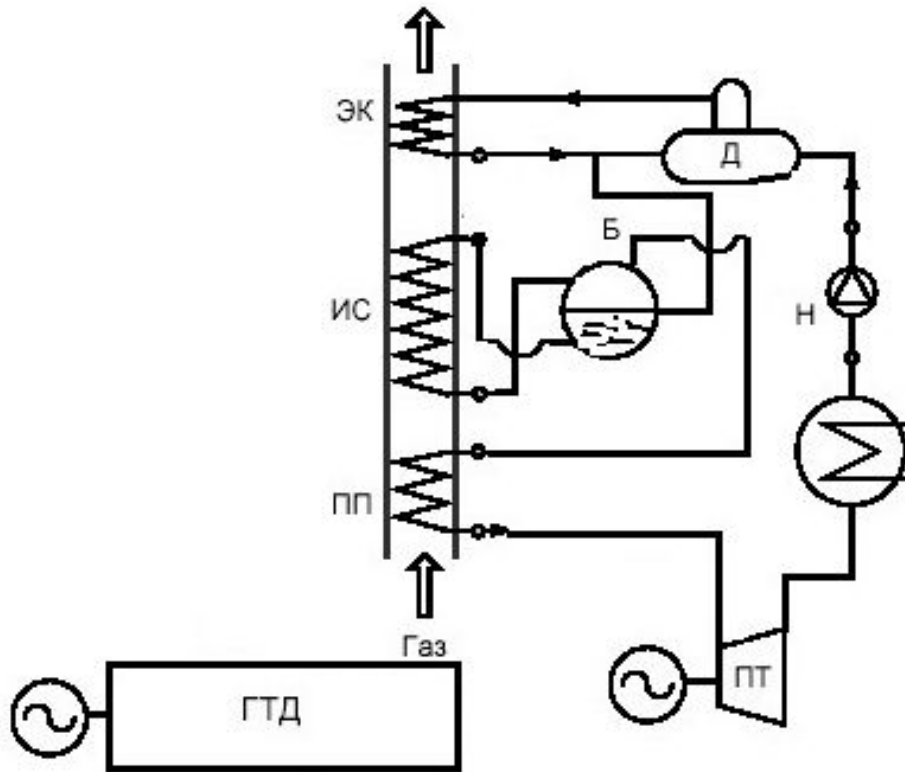
11. Розрахунок вихідного пристрою



Зміна ступеня розширення уздовж середньої лінії осерадіального дифузора

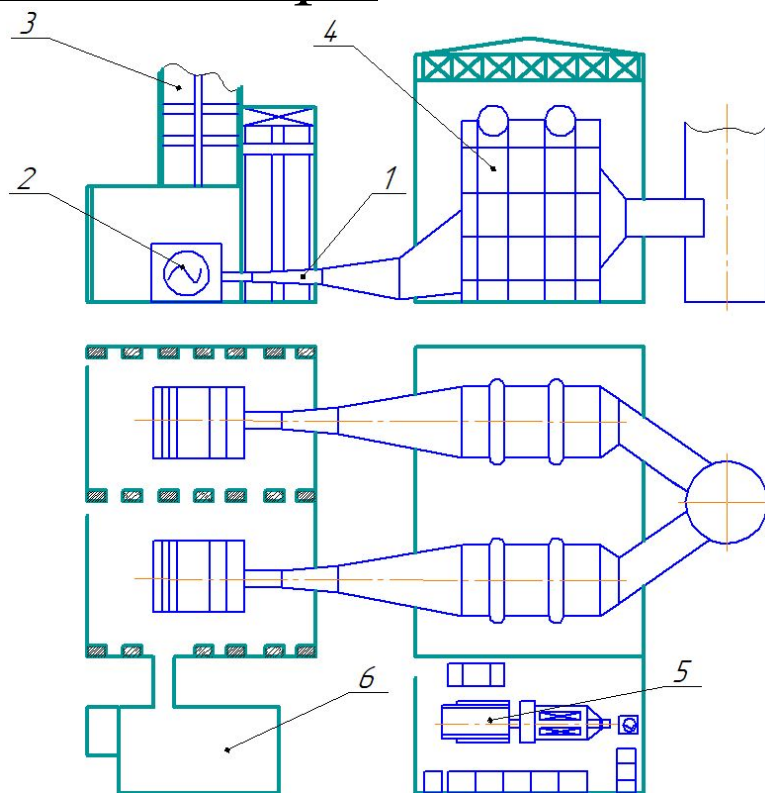
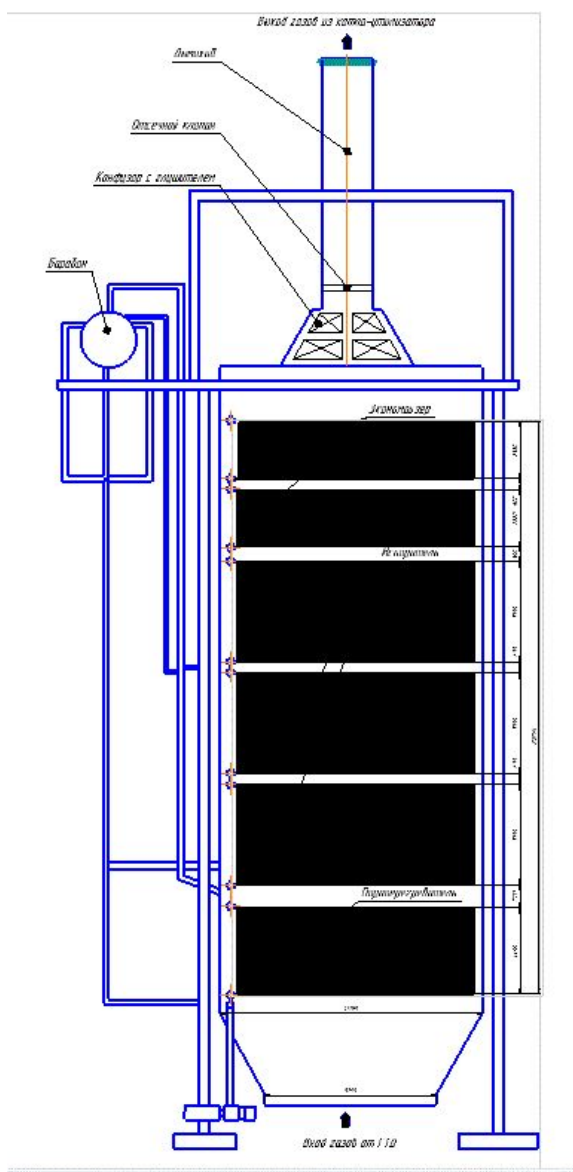
В даному розділі розрахунково-графічної роботи була спроектована схема проточної частини осерадіального дифузора приводного ГТД. Отримане вихідний пристрій відповідає всім вимогам, які пред'являються до осерадіальним дифузoram: забезпечені оптимальні розміри, а також забезпечуються мінімальні втрати і необхідний напрям відведення робочого тіла.

12. Термогазодинамічних розрахунків газопарові установки



В результаті виконання спеціальної частини дипломної роботи був спроектований теплоутилізаційний контур, що дозволив за рахунок утилізації тепла відхідних газів ГТД збільшити потужність енергоустановки.

13. Проектування котла-утилізатора



- | | |
|--------------------|---------------------|
| 1. ГТД | 4. Котел-утилізатор |
| 2. Генератор | 5. Парова турбіна |
| 3. Очисник повітря | 6. Трансформатор |

14. Порівняння вугілля і природного газу в якості джерела енергії



ВУГІЛЛЯ

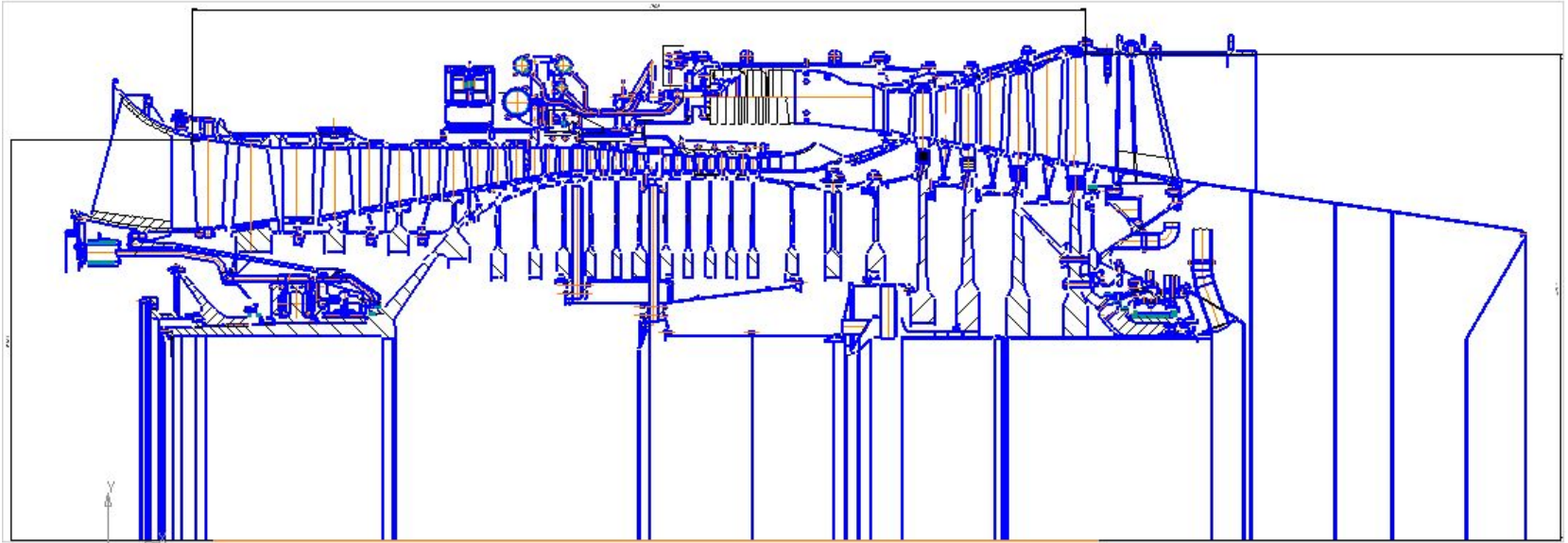
В економічному більш вигідний вугілля.



ГАЗ

Порівняння показало, що в енергетичному та екологічному плані природний газ є більш вигідним джерелом енергії

15. Конструкторська частина



- - ГТД-110 розроблявся для приводу електрогенераторів в складі газотурбінних енергетичних і парогазових установок великої потужності, призначених для вироблення електричної і теплової енергії в простому, комбінованому і когенераційних циклах;
- - ГТД-110 - енергетична установка електричною потужністю 110 МВт для вироблення електричної і теплової енергії в простому і когенераційних циклах;
- - 15-ступінчастий компресор з регульованим напрямним апаратом;
- - трубчасто-кільцева камера згоряння з 20 жарових труб;
- - 4-ступінчаста турбіна;
- - ротор барабанно дискового типу
- - безредукторного з'єднання з генератором

16. Розрахунок економічності двигуна



У даному розділі проведена порівняльна економічна оцінка ефективності заміни двигуна-прототипу спроектованим ГТД. Була розрахована економія річних фінансових витрат на паливо для виробництва 1 кВт потужності при використанні спроектованого двигуна. Вона складає 132, 29 грн/кВт*год.

17. Висновки

Створення та модернізація сучасних газотурбінних двигунів є однією з важливих і складних актуальних науково-технічних проблем.

В ході виконання науково-дослідної роботи було модернізовано двигун-прототип и спроектовано ПГУ загальної потужності 370 МВт.