

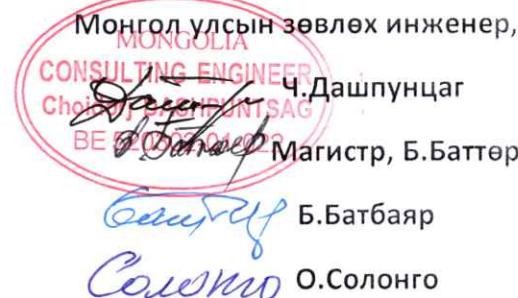
АТЕТ ХЯЗГААРЛАГДМАЛ ХАРИУЦЛАГАТАЙ КОМПАНИ  
“ДУЛААНЫ ГУРАВ ДУГААР ЦАХИЛГААН СТАНЦ” ТӨХК

“ПТ-25-90/10М” МАЯГИЙН ТГ-8 УУРЫН ТУРБИНД ИХ ЗАСВАРЫН ӨМНӨ БОЛОН ДАРАА  
ХИЙСЭН ДУЛААН ТЕХНИКИЙН БА АВТОМАТ ТОХИРУУЛГЫН СИСТЕМИЙН ТУРШИЛТ

Гэрээт ажлын удирдагч:

Хариуцлагатай гүйцэтгэгч:

Гүйцэтгэгч:



УЛААНБААТАР ХОТ

2019 ОН

## ОРШИЛ

Манай улсын цахилгаан эрчим хүчний үйлдвэрлэлийн 90 гаруй хувийг 2,5МВт-аас 123 МВт-ын нэгж хүчин чадалтай Дулааны цахилгаан станц(ДЦС)-уудад үйлдвэрлэж байна. Одоогийн байдлаар монгол улсын эрчим хүчний системд 5 төрлийн 40

гаруй уурын турбины төхөөрөмж ажиллаж байна. 1934 онд анх 1.0МВт-ын чадалтай уурын турбин бүхий 2.5 МВт-ын суурилагдсан хүчин чадалтай анхны ДЦС ашиглалтанд орсноос хойш түүхэн хөгжлийнхөө 50 жилийн хугацаанд 123МВт-ын нэгж хүчин чадалтай турбогенератор ашиглалтанд орж, улсын нийт хүн амын 50 орчим хувь нь оршин суудаг нийслэл Улаанбаатар хот болон төвийн бүсийн оршин суугчид, үйлдвэр, үйлчилгээ, аж ахуйн газруудыг цахилгаан, дулааны эрчим хүчээр хангаж байна. Ийнхүү эрчим хүчний үйлдвэрүүдийн нэгж хүчин чадлыг нэмэгдүүлэхийн зэрэгцээ тэдгээрийн ажлын биеийн эхний параметрүүдийг дээшлүүлэх болон чанарын үзүү “ӨДХ-4”-ын Тэжээлийн усны дутуу

халалт ба тэжээлийн усны зарцуулалтын хамаарал

лэлгүүдийг үе шаттайгаар сайжруулах чиглэлд ихээхэн хэмжээний дэвшилт, өөрчлөлтүүд гарсан. Тухайлбал, хурц уурын даралт, температур болон цахилгаан эрчим хүчний гүйдэл, хучдэл гэх мэт. Түүнчлэн эрчим хүчний хэрэглэгчдийн хэрэгцээ, шаардлагатай уялдан турбины төхөөрөмжийн хийц, маягийг өөрчлөх, эдийн засгийн үр өгөөжийг нэмэгдүүлэх зорилгоор техник зохион байгуулалтын олон тооны шинэчлэлт, өөрчлөлтийн ажлууд хийгдэх болсон. Жишээлбэл, “ДЦС-2”-ын К-6-35 турбиныг Р-4-35/1.2 болгох. ДарДЦС-ын ПТ-12-35/10 турбины хийцийг ПР-9/11-35/1.2 маягийн үйлдвэр, дулаацуулгын тохируулгатай өглөгтэй болгох, түүнчлэн “ДЦС-4” ТӨХК-ийн ПТ-80-130 турбиныг ПТ-100-130 болгож хүчин чадлыг нэмэгдүүлэх зэргээр хэрэглэгчдийн өсөн нэмэгдэж байгаа эрэлт, хэрэгцээтэй уялдуулахад инженер техникийн ажилтнуудын бутээлч сэтгэлгээгээр дэвшилттэй, үр өгөөжтэй ажлуудыг хийж, гүйцэтгэж ирсэн түүхтэй.

Уурын турбины төхөөрөмжийн үр ашигтай ажиллагаа нь турбоагрегатын аюулгүй, хэвийн найдвартай ажиллах нөхцөлийг бүрдүүлсэн дулаан техник, автомат тохируулгын системийн туршилт, тооцооны ажлын үр дүнгээр тодорхойлогддог. Энэ процесс нь дулаан техникийн туршилт хийх болон хэмжилт авах ажлын аргачлал боловсруулах, төлөвлөгөө зохиохоос эхлэн судалгаа, туршилт-тооцооны материалыг боловсруулж, дүгнэлт, зөвлөмж гаргах хүртэл нарийн дэс дараалалттай явагддаг иж бүрдэл үйл ажиллагаа юм.

### **1. Турбины төхөөрөмжид дулаан техник, тохируулгын системийн хураангуй туршилт хийх ажлын зорилго**

Уурын турбины төхөөрөмжид хийх судалгаа, туршилтын ажлын эзэлхүүн нь турбины хийцийн онцлог, ашиглалтын ажиллагааны горим зэргээс хамаарч ихээхэн ялгаатай байдаг. Ийм учраас туршилтыг ямар зорилгоор гүйцэтгэхээс хамааруулан хэмжилт авах, үр дүнг тооцоо аргачлалаа зөв сонгож, боловсруулах асуудал хамгаас чухал юм. Судалгаа, туршилт-тооцоо хийснээр турбины ашиглалтын ажиллагааны түвшинд үнэлгээ өгөх замаар дүгнэлт гаргаж, зөвлөмж боловсруулах боломжийг бүрдүүлнэ.

Турбогенераторын эдийн засгийн үр ашигтай ажиллагааг 1 кВт.ц цахилгаан эрчим хүчийг боловсруулахад хэчинээн уур, дулааны эрчим хүч зарцуулж байгаагаар тодорхойлогдоно. Цахилгаан эрчим хүч үйлдвэрлэхэд зарцуулагдах дулааны тоо хэмжээг олохын тулд цахилгаан генераторын гаргалга дээрх чадлаас хамааруулан уурын зарцуулалтыг мэдэх шаардлагатай.

Турбогенераторт ашигласан нэгж дулааны тоо хэмжээ нь турбинд орж байгаа уурын дулаан агуулалт ба конденсатораас гарч байгаа хувирсан ус(конденсат)-ны дулаан агуулалтын ялгавар буюу уурын дулаан уналтай тэнцүү байна. Энэхүү дулаан уналтын хэмжээг уурын дулаан ашиглалт гэж нэрлэдэг. Турбинд орж байгаа уурын үндсэн болон туслах параметрүүд тогтмол байхад тэжээлийн усны дулаан агуулалт өөрчлөгдсний улмаас уурын дулаан ашиглалтын хэмжээ ч мөн өөрчлөгднө. Тэжээлийн усны өндөр даралтын халаагуурын сүүлийн үе болон нам даралтын сэргээн халаах төхөөрөмжүүдээс гарч байгаа усны дулаан агуулалт нь конденсаторын үнэмлэхүй даралт буюу сийрэгжилтээс ихээхэн хэмжээгээр хамаардаг. Ийм учраас турбоагрегатын ашиглалтын ажиллагааны бодит байдалд нийцсэн үнэлгээ өгөхийн тулд тухайн горимуудад уурын зарцуулалт болон дулаан ашиглалтын хэмжээг үнэн зөв тодорхойлох шаардлагатай байдаг.

Турбоагрегатад хийгдэх туршилтын ажлын үндсэн зорилго нь дээр дурьдсан үзүүлэлтүүдийн харилцан хамаарлыг туршилтаар тодорхойлж, тооцоо хийсний үндсэн дээр дүгнэлт гарган үнэлгээ өгч, зөвлөмж боловсруулахад оршино.

Турбины төхөөрөмжид туршилт хийснээр уурын дулаан ашиглалтад нөлөөлдөг өөр нэг хүчин зүйл болох хурц уурын зарцуулалт ба тэжээлийн усны температур(дулаан агуулалт)-ын хоорондын харилцан хамаарал, зүй тогтолыг гаргах үйл ажиллагаа юм.

Турбины төхөөрөмжийн ашиглалтын практикт түүний үр ашигтай ажиллагааг дээшлүүлэхтэй холбогдсон олон төрлийн судалгаа, туршилтыг хийж ирсэн. Тухайлбал, тоног төхөөрөмжийг явуулах, ачаалал авахуулах болон зогсоох ажиллагаатай холбоотой турбин болон туслах тоноглолуудын ашиглалтын горимын, түүнчлэн тохируулгын системийн статик, динамик тодорхойломжийг байгуулах гэх мэт. Турбины төхөөрөмжид хийгдэх дулаан техникийн туршилтуудыг үйлдвэрлэсэн заводын нь тооцоот өгөгдлийг хянах, тоноглолын бодит тодорхойломжийг гаргах зорилгоор мэргэжлийн байгууллага, станц болон үйлдвэрлэсэн заводын харилцан тохиролцсон тохиолдлолд, түүнчлэн турбины төхөөрөмжийг ашиглалтад анх хүлээлгэн өгөх үед хийдэг. Турбины урсгал хэсгийн хийцийг шинэчлэн өөрчлөх замаар эдийн засгийн үр ашигийг дээшлүүлэх зорилгоор, мөн дулааны хувийн зарцуулалт нь норм хэмжээнээс 1 %-иас илүү хэмжээгээр өөрчлөгдсөн тохиолдолд техник ашиглалтын дурмийн дагуу хийгдэнэ. Ашиглалтын байдлаас хамааруулан норматив тодорхойломжийг гаргах, түүнчлэн засвар хоорондын ба их засварын өмнө болон дараа хийх туршилт олонгой байдаг.

Манай орны нохцөлд турбины их засварын өмнө болон дараа хийгдэх дулаан техникийн болон тохируулгын системийн туршилтыг хийж ирсэн боловч сүүлийн жилүүдэд ДЦС-ууд бүтэц, зохион байгуулалт өөрчлөгдж хэсэг хугацаанд орхигдох

болсон. Ийм учраас турбины төхөөрөмжийн хэвийн үр ашигтай ажиллагааг хангахын тулд энэхүү туршилтыг тогтмол хийж хэвшүүлэх асуудал чухал шаардлагатай болж байна. Турбины төхөөрөмжийн их засварын өмнө хийгдэх туршилтын ажлын зорилго нь турбогенератор, түүний бүрэлдэхүүн хэсгүүдийн ажиллагааны ашиглалтын түвшинг тогтоож, засварын ажлын эзэлхүүн болон засвар хийх явцад анхаарвал зохих зарим зүйлүүдийг тодотгоход чиглэгддэг бол их засварын дараах туршилт нь засвараар хийсэн ажлын чанарыг засварын өмнө байдалтай харьцуулан үнэлгээ өгч, цаашид ашиглалтын ажиллагаанд мөрдөх үндсэн үзүүлэлтүүдийг тодорхойлж, турбины техник эдийн засгийн үзүүлэлтийг судлан дүгнэлт гаргахад тулгуур материал болгон ашиглах боломжийг бүрдүүлэхэд оршдог.

Турбинд хийх дулаан техник, тохируулгын системийн хураангуй туршилтын ажил нь дараах үндсэн хэсгүүдээс бүрдэнэ.

Үүнд:

1. Уур хуваарилах байгууламжийн ажиллагааны байдал
2. Турбины ургсал хэсэгийн төлөв байдал
3. Автомат тохируулгын системийн ажиллагааны байдал
4. Зогсоох ба тохируулах хаалтууд болон буцаахгүй хавхлагуудын ажиллагаа
5. Сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн ашиглалтын түвшин
6. Конденсацийн болон хөргөлтийн системийн ажиллагаа
7. Холхивчуудын ажиллагааны байдал
8. Эжектор системийн ашиглалтын түвшин
9. Нягтруулгын системийн ашиглалтын байдал

Туршилтыг турбогенератор цахилгаан, дулааны бүрэн ачаалалтай ажиллах үеүдэд, мөн сэргээн халаах төхөөрөмжүүд ажиллагаанд залгаатай болон тасархай байх үеийн конденсацийн горимууд, түүнчлэн турбогенераторын хоосон явалтын горимд хийх шаардлагатай байдаг.

Туршилт хийхийн өмнө бүх хэмжих хэрэгслүүдийг шалгаж баталгаажуулсан байх ёстой бөгөөд туршилт явуулахад шаардлагатай бүх боломж, нөхцлийг бүрдүүлсэн байвал зохино.

Турбинд хийх джлаан техникийн болон тохируулгын системийн хураангуй туршилт хийх аргачлалыг “ДЦС-3” ТӨХК-ийн ПТ-25-90/10М турбины төхөөрөмжид хийсэн туршилт, тооцоогоор жишээ болгон авч үзье.

## НЭГДҮГЭЭР ХЭСЭГ

### ПТ-25-90/10M турбины төхөөрөмжид их засварын өмнө хийсэн дулаан техник болон автомат тохируулгын системийн туршилт

#### 1. Туршилт хийх үндэслэл

“ДЦС-3” ТӨХК-тай байгуулсан 2018 оны 7-р сарын 02-ны өдрийн .... тоот гэрээний дагуу “ДЦС-3”-ын ПТ-25-90/10M маягийн ТГ № 8 турбины их засварын өмнөх ба дараах дулаан техник, автомат тохируулгын системийн хураангуй туршилт хийж аргачлалыг боловсруулж, холбогдох судалгаа, туршилт-тооцооны ажлыг хийж гүйцэтгэсэн болно. Захиалагч талаас тус станцын турбин цехийн дарга Э.Нямдаваа, гүйцэтгэгч талаас Монгол улсын зөвлөх инженер, док(Ph.D) Ч.Дашпунцаг нар гарын үсэг зурж, Төрийн болон орон нутгийн өмчийн хөрөнгөөр бараа, ажил үйлчилгээ явуулах ба худалдан авах тухай хуулийн 34.1.2; Монгол Улсын Иргэний хуулийн 343-358 дугаар заалтуудыг үндэслэл болгон харилцан тохиролцож энэхүү гэрээг байгуулав.

Тус турбиныг ОХУ-ын Калугийн турбин заводад үйлдвэрлэсэн. 1972 онд ашиглалтанд орсон бөгөөд өнөөдрийг хүртэл нийт 244018 цаг ажилласан байна. Энэ хугацаанд 12 удаа их засварт орсон. 2014 оны 5-р сард хийсэн сүүлчийн их засвараас хойш 23562 цаг ажилласан байв.

Энэхүү уурын турбин нь 25 МВт хэвийн чадалтай бөгөөд цахилгаан генераторын роторыг  $50 \text{ s}^{-1}$  давтамжтайгаар ажиллуулах дулааны хөдөлгүүр болохын зэрэгцээ үйлдвэрийг уураар, хэрэглэгчдийг дулаан ба халуун усаар хангах зориулалттай төхөөрөмж юм. ПТ-25-90/10M турбины төхөөрөмжийн техникийн үндсэн үзүүлэлтүүдийг 1-р хүснэгтэд харуулав.

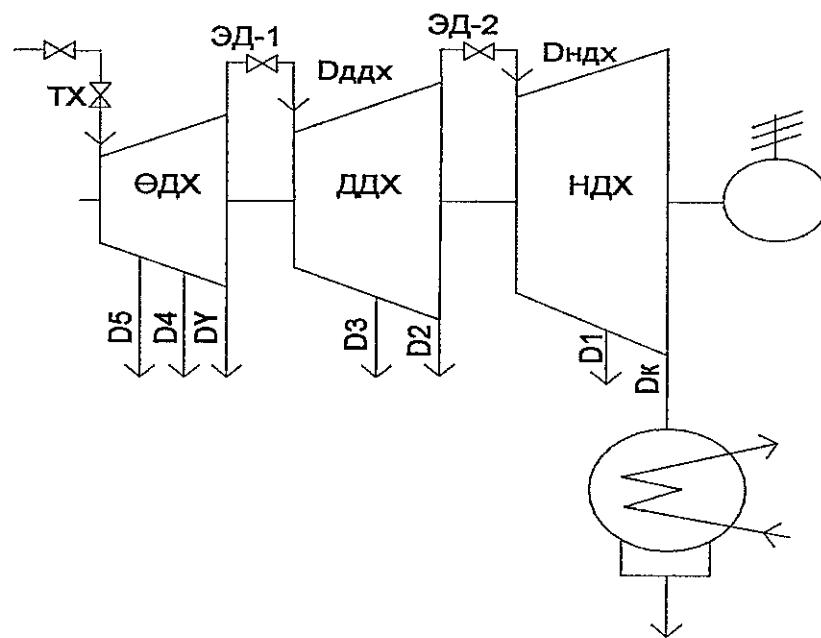
#### ПТ-25-90/10M маягийн “ТГ-8” турбины техникийн үндсэн үзүүлэлтүүд

1-р хүснэгт

д/д	Үндсэн үзүүлэлтүүдийн нэр	Тоон утга
1.	Хурц уурын үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup> (МПа)	90 (8.83)
2.	Хурц уурын температур, °C	535
3.	Турбинд орох уурын хэвийн зарцуулалт(хурц уурын параметрүүд болон тохируулгатай өглөгүүдийн уурын зарцуулалт хэвийн тохиодолд), т/ц	164.0
4.	Үйлдвэрийн уурын хэвийн зарцуулалт, т/ц	70
5.	Үйлдвэрт өгөх уурын хэвийн үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup> (МПа)	10 (0.98)
6.	Дулаацуулгын өглөгийн уурын хэвийн зарцуулалт, т/ц	50
7.	Дулаацуулгад өгөх уурын хэвийн үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup> (МПа)	1,2 (0.11)
8.	Конденсаторг орох хөргөлтийн усны хэвийн зарцуулалт, м <sup>3</sup> /ц	3400
9.	Хөргөлтийн усны тооцоот температур, °C	20
10.	Хөргөлтийн усны оногдол, кг/кг	47
11.	Конденсацийн горимд конденсаторын тооцоот сийрэгжилт, %	91
12.	Конденсаторын хөргөлтийн гадаргуу, м <sup>2</sup>	935

13.	Конденсаторын уурын хувийн ачаалал, $(d_k = \frac{D_k}{F})$ , кг/м <sup>2</sup> ц	46.9
14.	Уурын хувийн зарцуулалт, кг/кВт.ц	6.56

Энэ турбины урсгал хэсэг нь хоёр титэмт хурдны үе, үйлдвэрийн болон дулаацуулгын уурын даралтыг тохируулах 2 эргэх диафрагм, даралтын 16 нийт 19 үеэс бүрддэг. Турбин нь халааж суулгасан диск бүхий ротортой. Турбины урсгал хэсгийг ерөнхийд нь тохироулгатай өглөг(отбор)-үүдийн камераар нь 3 хэсэгт хуваадаг. Үүнд тохироулгатай өглөгийн камер хүргэл өндөр даралтын хэсэг( $\Theta DX$ ), үйлдвэрийн өглөгөөс дулаацуулгын тохироулгатай өглөгийн камерын хоорондох хэсгийг дунд даралтын( $DDX$ ), дулаацуулгын өглөгийн камераас турбины сүүлийн үеэс уур гарах хүргэлхийг нам даралтын хэсэг ( $NDX$ ) гэж ангилдаг. Турбины урсгал хэсгийн бүтэц болон уурын урсгал хуваарилалтын схемийг 1-р зурагт үзүүлэв.



$$D_k = D_o - \sum_{i=1}^n D_i = D_o - (D_1 + D_2 + D_3 + D_Y + D_4 + D_5), \text{ кг/с}$$

1-р зураг. ПТ-25-90/10M турбины урсгал хэсгийн уурын урсгалын хуваарилалт

Уур хуваарилах байгууламж нь 8 тохироуллах хаалттай бөгөөд уурыг хурдны үеийн тойргийн уртын дагууд хэсэгчлэн өгөхөөр зохион бүтээсэн хийцийн онцлогтой.

Турбины өндөр даралтын хэсгээс уур гадагш алдахгүй, нам даралтын хэсэгт гаднаас агаар сорогдож оруулахгүйн тулд нягруулгын системийг хэрэглэдэг.

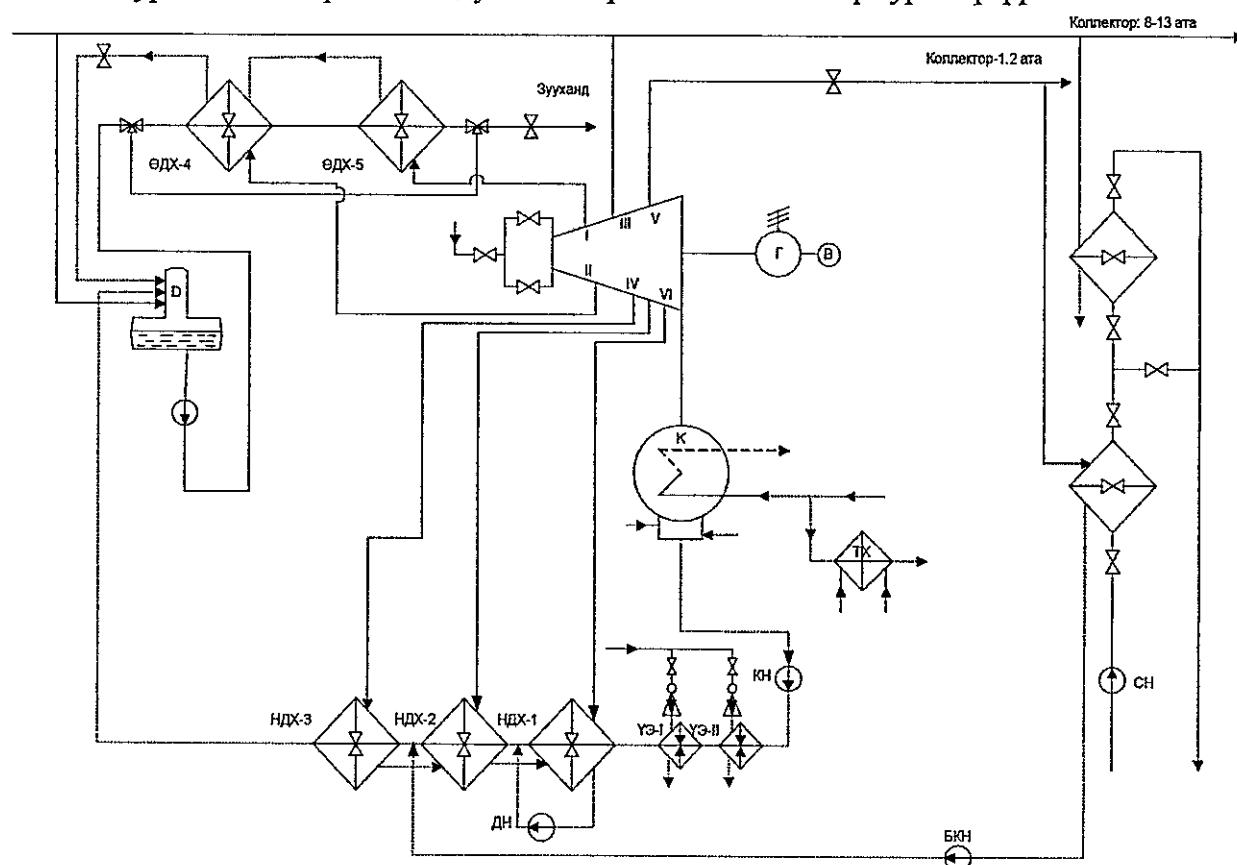
Турбины сүүлийн хэсгийн даралт хэт ихэссэн тохиолдолд конденсатор болон турбины их биеийг хамгаалах зориулалттай хоёр ширхэг хамгаалах диафрагмыг турбины уур гарах хэсэгт байрлуулсан байдаг.

Хурц уурыг турбинд зогсоох хаалтаар дамжуулах өгөх бөгөөд хамгаалалтын систем ажилласан үед тохируулгатай өглөгүүдийн уурыг хурдан хаах зориулалттай буцаахгүй хавхлагуудтай байдаг.

Конденсатороос уур-агаарын холимогийг эжекторын төхөөрөмжөөр соруулна. Турбинд үндсэн ба явуулах гэсэн хоёр төрлийн эжекторыг ашигладаг.

Эжекторын хөргөлтийн бие болгон үндсэн конденсатыг ашигладаг. Турбин конденсацийн горимоор ажиллаж байхад НДХ-аар өнгөрөх конденсатын хэмжээ 25т/ц-аас их тохиолдолд конденсатын зарим хэсгийг нь тойруу шугамаар дамжуулж, 0.12МПа даралттай деаэраторт өгнө. Сүлжээний усны халаагурыг дулаацуулгын өглөгөөс уураар халаадаг.

Тэжээлийн усыг халаах зориулалтаар угсраа ажиллагаатай өндөр даралтын халаагуур хоёр байдаг. ӨДХ-ын уурын конденсат деаэраторт өгөгддөг байна. ПТ-25-90/10M турбины төхөөрөмжийн дулааны зарчмын схемийг 2-р зурагт үзүүлэв.



2-р зураг. ПТ-25-90/10M турбины төхөөрөмжийн дулааны зарчмын схем

Туршилт хийхдээ хэмжилтийг 2 минут тутамд тэмдэглэж авав. Туршилт хийхэд дараах багаж, хэрэсэлүүдийг ашигласан болно.

## **2. Туршилт хийхэд ашигласан хэмжих хэрэгсэлүүд**

Турбины төхөөрөмжийн ашиглалтын түвшинг тодорхойлох үзүүлэлтүүд болон хэмжих хэрэгсэлүүдийг ерөнхийд нь хоёр хэсэг болгон ангилж, тооцоонд ашигласан болно. Үүнд: иэгдүгээрт, шууд хэмжих хэрэгсэлүүд тухайлбал, уур болон усны дараалт, температур, зарцуулалтын хэрэгсэл, барометрийн дараалт болон цахилгаан генераторын гаргалга дээрх чадал г.м. хоёрдугаарт, шууд хэмжилтийн үр дүнд тулгуурлан ус ба усны уурын “h-s” диаграмм буюу хүснэгтийг ашиглан тодорхойлдог үзүүлэлтүүд, жишээ нь уур болон усны зарцуулалт, дулааны ачаалал, дулааны ба уурын хувийн зарцуулалт, дулааны горимоор үйлдвэрлэх цахилгаан эрчим хүчиний хувь хэмжээ зэрэг үзүүлэлтүүд ордог.

Турбины төхөөрөмжийн үр ашгийг тодорхойлдог үндсэн үзүүлэлтүүдийн нарийвчлал нь хэмжилтэд ашигласан багаж, хэрэгсэлийн нарийвчлалын зэргээс ихээхэн хэмжээгээр хамаардаг. Энэ хамаарлыг хэмжих багажийн тохиргоог чанартай хийж, зөөврийн хэрэгсэлээр давхар хянах замаар нарийн зөв тусгаж болно.

### **Зарцуулалт.**

Уур болон усны зарцуулалтыг ихэнхдээ шугам хоолойнуудыг холбох норм, дурмийн дагуу угсарч суурилуулсан стандарт хэрэгсэлүүдийн дараалтын уналтаар хэмждэг. Хэт авианы зарцуулалтын хэмжүүр нь ажлын биеийн температур 150°C-ээс ихгүй, шугамын дотоод диаметр 300...400 мм хоолойгоор урсах шингэннийг хэмждэг. Температурын дээд хязгаар нь вибраторын пьезоэлементүүдийн дулаан тэсвэрлэх нөхцөлөөр тогтоогддог.

### **Дараалт.**

Дараалтыг хэмжихдээ 0.6...1.0 нарийвчлалтай пуршт манометр болон МТИ маягийн мановакуумметр, ВТИ маягийн вакуумметрийг дараалт нь 0.2 МПа-аас бага тохиолдолд мөнгөн усаар дүүргэсэн U-маягийн манометр, баровакуумметрийг хэрэглэх боломжтой. Гэхдээ орчин үед ДЦС-уудад мөнгөн ус хэрэглэх нь хөдөлмөр хамгаалал болон техникийн аюулгүй ажиллагааны дурмийг мөрдөх нөхцлөөр хязгаарлагдах болсныг анхаарах хэрэгтэй.

### **Температур.**

Температурыг хэмжихдээ дулаан-хувиргах(термонреобразователь) төрөл бүрийн хэрэгсэлүүдийг ашигладаг. Жишээлбэл, мөнгөн уст термометр, дулаан-цахилгааны хувиргуур(термопар)-ууд, эсэргүүцлийн болон лазерийн термометрүүд г.м. Мөнгөн уст термометрийг ихэвчлэн эргэлтийн ус, орчны температур зэрэг 50°C хүртэл халуунтай харьцангуй хязгаарлагдмал хүрээнд хэрэглэж байна. Дулаан-цахилгааны хувиргуурт хромель-копель ба хромель-хөнгөн цагаан зэрэг термопарыг ашигладаг. Энэ хувиргуурыг ихэвчлэн 200°C-ээс их температурыг хэмжихэд хэрэглэнэ.

Хамгийн түгээмэл хэрэглэгдэж байгаа мөнгөн уст термометр нь ТЛ-4 №1-8 хуваарийн үнэлгээ нь 0.1°C, 50 °C хүртэл, ТЛ-2 №1-4 хуваарийн үнэлгээ нь 0.5 °C, 100 °C хүртэл, ТЛ-1 №1-5 хуваарийн үнэлгээ нь 1°C, 0...100 °C хүртэл тус тус заадаг.

Температурын хоёрдогч хэмжүүр болгон тогтмол гүйдлийн 0.05 нарийвчлалтай ПП-63 маягийн зөөврийн потенциометр, 0.25 ба 0.5 нарийвчлал бүхий КСП-4 маягийн автомат потенциометрийг хэрэглэдэг.

#### **Дулааны ачаалал.**

Туршилтын үед дулааны ачааллыг сүлжээний усны зарцуулалт ба халалтаар эсвэл сүлжээний халаагуурт орж байгаа уурын дулаан уналтыг хэмжих аргаар тодорхойлно.

Сүлжээний усны температурыг тодорхойлоходоо 0.05...0.1°C-ийн нарийвчлалтай хэмжүүрийг хэрэглэх шаардлагатай.

#### **Цахилгаан генераторын чадал.**

Цахилгаан генераторын чадал нь шууд хэмждэг хэмжигдэхүүнүүдээс хамгийн чухал үзүүлэлтийн нэг байдаг. Ийм учраас туршилтын үед түүнийг маш нарийн зөв тодорхойлоход ихээхэн анхаарал тавьдаг. Чадлыг хэмжихдээ голчлон хоёр буюу гурван ваттметрыг холбосон нэг фазын болон гурван фазын ваттметр буюу тоолуурыг ашигладаг. Cosφ -ыг тодорхойлохын тулд нэмэлт хэрэгсэлийг ашиглах шаардлагатай. Энэ тохиолдолд чадал хэмжих аргыг сонгохдоо туршилтад тавигдах шаардлага. нөхцөлийг урьдчилан нарийн судлах хэрэгтэй. Хэмжилтэд ихэвчлэн 0.1..0.2 гэсэн нарийвчлалтай нэг фазын лабораторийн ваттметр, эсвэл 0.5 нарийвчлалтай гурван фазын ваттметр, түүнчлэн 0.2 нарийвчлал бүхий актив чадлын цахилгаан тоолуурыг хэрэглэдэг.

- Тахометр, RPM Range , 100RPM- $\pm$ (0.04% + 2)
- Агаарын зарцуулалтын хэмжүүр -U маягийн манометр
- Лабораторийн ваттметр
- Мөнгөн уст термометр ( $t = 0 \dots 100^{\circ}\text{C}$ ,  $t = 0 \dots 160^{\circ}\text{C}$ )
- Лазерын термометр
- Барометр
- Доргионы хэмжүүр- Фирма "Диамех", Кварц, ТУ 4277-008-33662756-99, № 445
- Зарцуулалтын суурин хэмжүүруүд
- Давтамжийн хэмжүүр

### **3. ПТ-25-90/10М турбины төхөөрөмжид их засварын өмнө хийсэн дулаан техникийн туршилтын хувилбаруудын хэмжилт, тооцоо**

Турбины дулаан техник, автомат тохируулгын системийн туршилтыг хоёр талын тохиролцсон гэрээ болон хөтөлбөрийн дагуу 2018 оны 7-р сарын 02-ны өдрийн 9<sup>30</sup> цагаас 18<sup>10</sup> цаг хуртэл дараах горимуудад хийж гүйцэтгэсэн болно. Үүнд:

- a). Дулаанжуулалтын горим буюу сэргээн халаах төхөөрөмжүүд болон үйлдвэр, дулаанжуулалтын тохируулгатай өглөг(отбор)-үүд залгаатай;
- б). Үйлдвэрийн тохируулгатай өглөг салгаатай, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд залгайтай;
- в). Өндөр даралтын халаагуурыг салгасан байхад;
- г). Дулаанжуулалтын өглөгийн уур тасархай байх тохиолдолд

#### 4. ПТ-25-90/10М турбины төхөөрөмжийн ашиглалтын ажиллагааны 5 хувилбар

ПТ-25-90/10М турбины ашиглалтын горим ажиллагааг 5 хувилбараар тооцож, туршилт хийсэн бөгөөд хэмжилтийн үзүүлэлтүүдийг 2-р хүснэгтэд харуулав.

ПТ-25-90/10М турбины туршилтын урсгал хэсгийн үндсэн үзүүлэлтүүд

2-р хүснэгт

д/д	Хэмжигдэхүүний нэр	Хэм. нэгж	Турбогенераторын цахилгаан чадал, МВт				
			23	20	18	16	14
1.	Хурц уурын зарцуулалт	т/ц	150.7	127.3	115.2	100.5	84.7
2.	Хурц уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	88.7	91.7	89.4	100.5	90.6
3.	Хурц уурын температур	°C	523	530	524	532	526
4.	Тохируулгын үеийн даралт	кгх/см <sup>2</sup>	51.6	44.8	40.5	36.2	31.2
5.	Үйлдвэрийн уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	10.5	10.1	10.4	10.2	10.7
6.	Үйлдвэрийн уурын температур	°C	372	330	336	343	249
7.	Дулаацуулгын уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	1.37	1.38	1.52	1.49	1.45
8.	Дулаацуулгын уурын температур	°C	185	170	171	177	188
9.	Орчны агаарын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	0.875	0.875	0.875	0.925	0.925
10.	Конденсаторын сийрэгжилт	кгх/см <sup>2</sup>	0.428	0.459	0.51	0.53	0.569
11.	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт	кгх/см <sup>2</sup>	0.447	0.416	0.365	0.395	0.356
12.	Конденсаторын сийрэгжилт	%	48.91	52.45	59.42	57.0	61.5
13.	Уурын ханалтын температур	°C	78.1	76.3	75	75.4	72.3
14.	Үндсэн конденсатын температур	°C	77	75	72	71	69.5
15.	Турбины сүүлийн хэсгийн халуун	°C	100	102	97.2	101	103
16.	Тэжээлийн усны температур	°C	218	221	224	223	219
17.	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт	т/ц	45.7	30.0	17.2	13.5	11.7

#### Цахилгаан, дулааны ачаалалтай дулаанжуулалтын горим

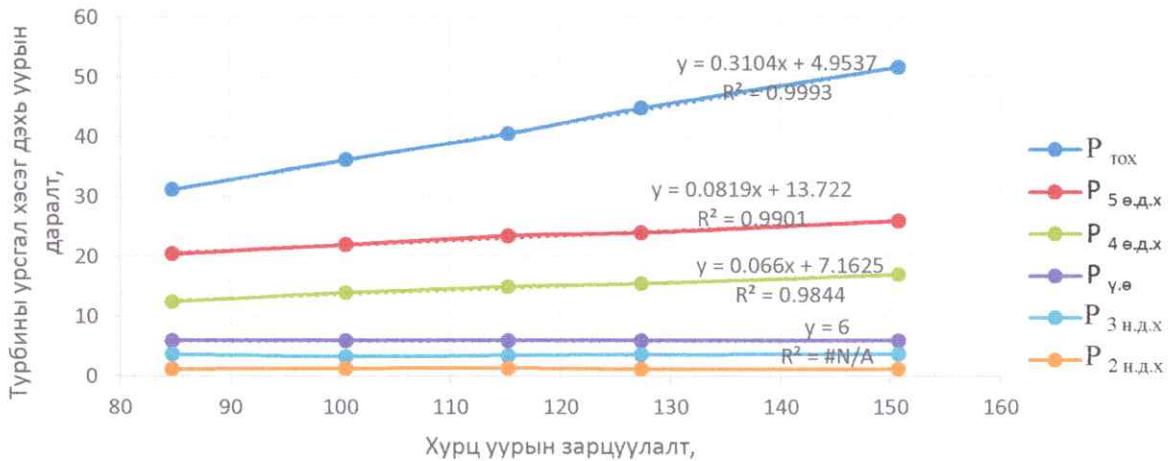
Турбины дагуу хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон уурын даралтын унаалтыг тодорхойлох замаар турбины ашиглалтын төлөв байдлыг тодорхойлж, үнэлгээ өгөх боломжтой байдаг.

Үйлдвэрийн болон дулаацуулгын тохируулагатай өглөг(отбор)-үүд, өндөр даралтын халаагуур залгаатай байхад турбины дулаацуулгын горимд туршилт хийв. Туршилтыг турбогенераторын харгалзах ачаалал бүрд 2 минутын зайдтайгаар 5 удаа хэмжилт авав. Туршилт 2018 оны 7-р сарын 04-ны өдрийн 13<sup>10</sup> цагаас 17<sup>40</sup> цаг хүртэл Үргэлжилж, турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарлыг 3-р хүснэгт болон 3-р зурагт үзүүлэв.

Турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон  
хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарал

3-р хүснэгт

д/д	Хурц уурын зарцуулалт ( $D_0$ ), т/ц	Турбины урсгал хэсэг дэхь уурын даралт, кгх/см <sup>2</sup>						
		P <sub>тох</sub>	P <sub>5 н.д.х</sub>	P <sub>4 н.д.х</sub>	P <sub>γ,е</sub>	P <sub>3 н.д.х</sub>	P <sub>2 н.д.х</sub>	P <sub>1 н.д.х</sub>
1.	150.7	51.6	26.0	17.0	10.5	3.2	1.19	0.40
2.	127.3	44.8	24.0	15.5	10.1	3.28	0.87	0.39
3.	115.2	40.5	23.1	15.0	10.4	3.30	0.86	0.39
4.	100.4	36.2	22.0	14.0	10.2	3.38	0.86	0.38
5.	84.7	31.2	20.4	12.8	10.7	3.4	0.85	0.30



3-р зураг. Турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарал ПТ-25-90/10М турбины сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн температурын напорын судалгаа, тооцооны үр дүнг 4-р хүснэгтэд үзүүлэв.

ПТ-25-90/10М турбины сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн температурын напорын судалгаа, тооцооны үр дүн

д/д	Үзүүлэлтүүдийн нэр	Хэмж. нэгж	Сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн нэр					
			ӨДХ-5	ӨДХ-4	Деаэратор	НДХ-3	НДХ-2	НДХ-1
А. Үйлдвэрийн тооцоот горимоор:								
1.	Тэжээлийн усны гарах температур	°C	215	186	158	138	113	93
2.	Тэжээлийн усны орох температур	°C	186	158	138	113	93	47
3.	Тэжээлийн усны халалт	°C	29	28	20	25	20	46
4.	Халаагдаж байгаа усны зарцуулалт	t/ц	170.3	170.3	165	165	89	74.6
5.	Халааж байгаа уурын зарцуулалт	t/ц	9.4	3.58	1.8	11.3	3.1	6.3
6.	Халааж байгаа уурын температур	°C	410	330	278	184	124	106
7.	Халааж байгаа уурын ханалтын температур	°C	234.6	204.8	158	154.8	125	104
8.	Температурын напор	°C	19.6	18.8	0	16.8	12	11
I. Туршилтын 1- хувилбар N <sub>п</sub> =23 МВт								
9.	Усны зарцуулалт	t/ц	158.2	158.2	-	48	48	48
10.	Усны гарах температур	°C	220	188	158	133	96	85
11.	Усны орох температур	°C	189	158	133	96	85	77
12.	Усны халалт	°C	31	30	25	37	11	8
13.	Уурын зарцуулалт	t/ц	11	4	3.8	4.8	1.1	0.3
	Уурын даралт	kгх/см <sup>2</sup>	26	17	6	3.7	1.2	-
14.	Уурын температур	°C	419	342	278	228	111	-
15.	Уурын ханалтын	°C	225	203	158	140	104	-

	температура							
16.	Температурын напор	°C	5	15	0	7	8	-
II. Туршилтын 2- хувилбар N <sub>п</sub> = 20 МВт								
17.	Усны зарцуулалт	t/ц	133.7	133.7	-	31.5	31.5	31.5
16.	Усны гарах температур	°C	215	186	158.1	131	96	85.3
17.	Усны орох температур	°C	186	158.1	131	96	85.3	79
18.	Усны халалт	°C	29	27.9	27.1	35	10.7	6.3
19.	Уурьын зарцуулалт	t/ц	8.4	3.4	2.1	2.5	1.2	0.6
	Уурьын даралт	kгх/см <sup>2</sup>	24	15.5	6	3.6	1.2	-
20.	Уурьын температур	°C	415	362	278	229.7	108	-
21.	Уурьын ханалтын температур	°C	221	199	158.1	139	104	-
23.	Температурын напор	°C	6	13	0	8	8	-
III. Туршилтын 3- хувилбар N <sub>п</sub> = 18 МВт								
16.	Усны зарцуулалт	t/ц	121	121	-	18.1	18.1	18.1
	Усны гарах температур	°C	211	183	158	131	94	81
17.	Усны орох температур	°C	183	158	131	94	81	72
18.	Усны халалт	°C	28	25	27	37	13	9
19.	Усны зарцуулалт	t/ц	115.2	127.3	115.2	115.2	71	70
20.	Уурьын зарцуулалт	t/ц	8.2	8.1	7.9	7.8	2	0.5
	Уурьын даралт	kгх/см <sup>2</sup>	23.5	15	6	3.5	1.35	-
21.	Халааж байгаа уурьын температур	°C	404	219	197	136.4	118	-
23.	Уурьын ханалтын температур	°C	219	197	158	138	107	-
24.	Температурын напор	°C	8	14	0	7	13	-
VI. Туршилтын 4- хувилбар N <sub>п</sub> = 16 МВт								
25.	Усны зарцуулалт	t/ц	105.5	105.5	-	14.2	14.2	14.2
26.	Усны гарах температур	°C	208.3	184.3	158.1	131	93.2	81
27.	Усны орох температур	°C	183.2	156	130.3	93.2	81	71
28.	Усны халалт	°C	25.1	28.3	27.8	37.1	12.2	10
29.	Уурьын даралт	kгх/см <sup>2</sup>	22	14	6	3.3	1.3	-
	Уурьын зарцуулалт	t/ц	412	368	278	231	118	-
30.	Уурьын температур	°C	216	194	158	136	107	-
31.	Уурьын ханалтын температур	°C	7.7	9.7	-0.1	5.7	13.8	-
32.	Температурын напор	°C	105.5	105.5	-	14.2	14.2	14.2
V. Туршилтын 5- хувилбар N <sub>п</sub> = 14 МВт								
16.	Усны зарцуулалт	t/ц	88.9	88.9	-	12.3	12.3	12.3
	Усны гарах температур	°C	203	183	158	133	92	80
17.	Усны орох температур	°C	183	158	133	92	80	69.5
18.	Усны халалт	°C	20	25	25	41	12	10.5
19.	Уурьын зарцуулалт	t/ц	9.6	4.2	4	2.6	2	0.4
20.	Уурьын температур	°C	408	372	278	238	140	98
	Уурьын даралт	kгх/см <sup>2</sup>	20.5	12.5	6	3.7	1.2	-
21.	Уурьын ханалтын температур	°C	212	189	158	139	104	-
23.	Температурын напор	°C	9	6	0	4	12	-
24.	Усны халалт	°C	21	25	25	41	12	10.5

Турбины дагуу хэсгээс тэжээгдэж байгаа өглөгүүдийн байрлал:

- 1."ӨДХ-5"-ын уурыг турбины 3-р үеийн дараагаар;
- 2."ӨДХ-4"-ын уурыг 6-р үеийн дараагаар;
- 3.Үйлдвэрийн ба деэзраторын уурыг эргэх диафрагмын өмнөөс 8-р үеийн дараагаар;
4. "НДХ-3"-ын уурыг 12-р үеийн дараагаар;
5. "НДХ-2,0", атм.деэзратор нам даралтын эргэх диафрагмын өмнөөс 15-р үеийн дараа.
6. "НДХ-1" ын уурыг 16-р үеийн дараагаар тус тус авсан байна.

## 5. НТ-25-90/10М турбины урсгал хэсэг болон сэргээн халаах тохиромжуудийн ашиглалтын ажиллагааны төлөв байдал

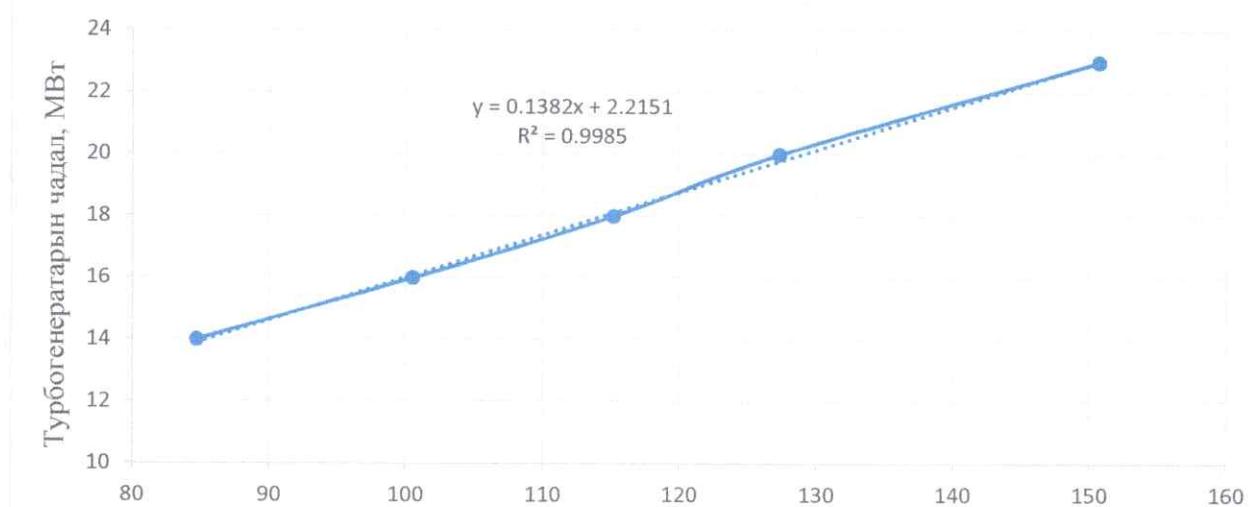
Энэхүү турбин нь бүлэг хавхлагт уур хуваарилах байгууламжтай тул тохируулах хаалтууд нь сервомоторын явалтаас хамааран дэс дараалан жигд нээгдэж, хаагдаж байх шаардлагатай тул,

- зогсоох болон тохируулгын бүлэг хавхлагуудын суулт, шилбэ(шток)-ний нягтруулгын ажиллагааны байдлыг шалгаж засварлах;
- Тохируулгын системийн үрлэн холбоос, хөшүүрэгт механизмд засвар, үйлчилгээ хийх;
- Тохируулгатай өглөгүүдийн уурын даралтын өөрчлөлт тооцоот уттын  $\pm 10\%$ -иас ихгүй байх;
- Хурц уурын хавхлагуудад уурын даралтын уналт нь хаалтууд бүрэн онгорхой үед  $\Delta P_x = (0.03 \dots 0.05) \cdot P_0$  хэмжээнд байх;
- Турбины урсгал хэсгийн эд ангиудын зэврэлт, механик элэгдэл(эрозия)-ийн байдлыг шалгаж засварлах;
- Турбины сүүлийн хэсгийн халууныг ихэсгэхэд нөлөөлж байгаа хүчин зүйлүүдийг тогтоож, шаардлагатай засвар, үйлчилгээний ажлуудыг хийх.

Турбогенераторын хурц уурын зарцуулалт ба цахилгаан чадлын хоорондын хамаарлыг 4-р зурагт үзүүлэв.

Турбогенераторын хурц уурын зарцуулалт ба цахилгаан чадлын хоорондын хамаарал

д/ д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Турбогенераторын чадал, МВт				
			14	16	18	20	23
1.	Хурц уурын зарцуулалт	т/ц	84.7	100.5	115.2	127.3	150.7

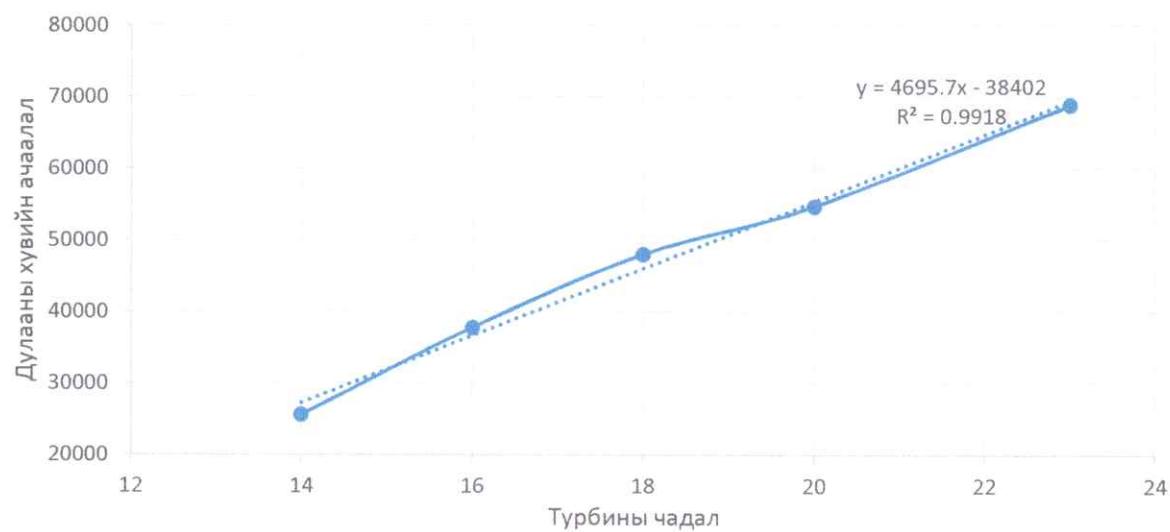


4-р зураг. Турбогенераторын цахилгаан чадал ба хурц уурын зарцуулалтын хамаарал

Турбогенераторын цахилгаан чадал ба дулааны хувийн зарцуулалтын хамаарлыг 5-р зурагт, цахилгаан чадал ба уурын хувийн зарцуулалтын хамаарлыг 6-р зурагт тус тус ҮЗҮҮЛЭВ.

Турбогенераторын цахилгаан чадал ба дулааны хувийн зарцуулалтын хамаарал

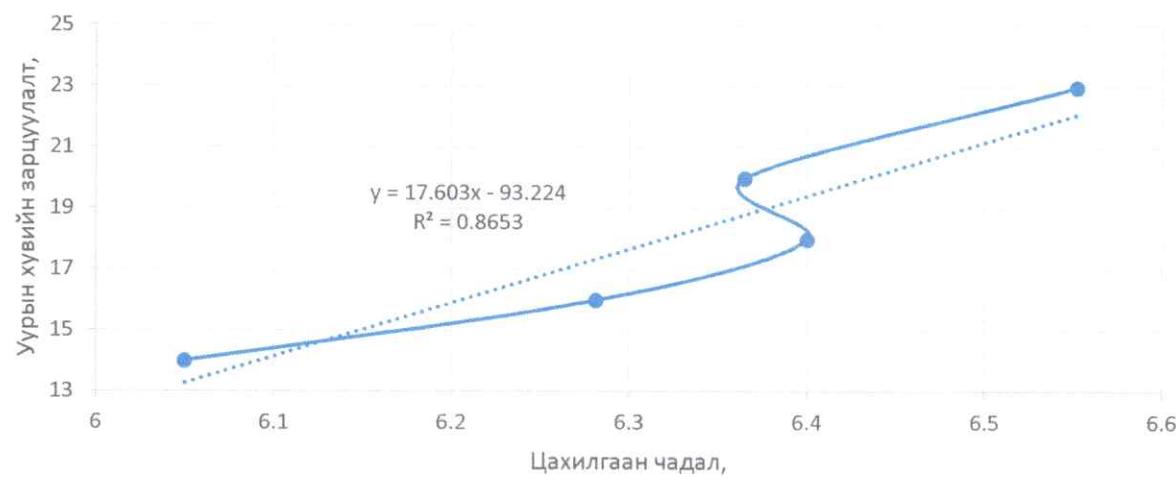
д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Хувийн дулааны ачаалал, ккал/кВт.ц				
			25628.5	37829.2	48080	54810	68952.857
1.	Турбины чадал	МВт	14	16	18	20	23



5-р зураг. Цахилгаан чадал ба дулааны хувийн ачааллын хамаарал

## Цахилгаан чадал ба дулааны хувийн ачааллын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Уурын хувийн зарцуулалт, кг/кВт.ц				
			6.05	6.28	6.4	6.365	6.55
1.	Цахилгаан чадал	МВт	14	16	18	20	23



6-р зураг. Цахилгаан чадал ба уурын хувийн зарцуулалтын хамаарал

### Турбины өндөр, нам даралтын халаагууруудын ашиглалтын ажиллагааны өнөөгийн байдал

ӨДХ нь зууханд орох тэжээлийн усыг халаах үндсэн зориулалттай тоноглол юм. Түүний ажиллагааны байдлаас үйлдвэрлэлийн үр ашиг, техник эдийн засгийн үзүүлэлт ихээхэн хэмжээгээр хамаардаг. Энэхүү халаах төхөөрөмжийн ашиглалтын үр ашгийг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлт нь тэжээлийн усны халалт болон температурын напор юм. Энэ үзүүлэлтүүд нь тоног төхөөрөмжийн ажиллагааны бүрэн бүтэн байдал, хийцээс гадна халааж байгаа уурын параметрүүдээс хамааралтай байдаг.

### ӨДХ-ын ашиглалтын түвшинг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд:

ӨДХ-ын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг 5-р хүснэгт, 7; 8-р зургуудад харуулав. ӨДХ-т халаагдаад гарч байгаа тэжээлийн усны температур нь түүнд өгч байгаа уурын ханалтын температураас ямагт бага утга ( $t_x > t_{2t,y}$ )-тай байдаг. Энэ хэмжигдэхүүнийг тэжээлийн усны дутуу халалт ( $\delta t = t_x - t_{2t,y}$ ) гэнэ. Температурын напор буюу усны дутуу халалт гэдэг нь сэргээн халаах төхөөрөмж болон конденсаторт өгч байгаа уурын даралтанд харгалзах ханалтын температураас халаагдаад гарч байгаа усны температурыг хасахад гарах температурын хэмжээ бөгөөд түүнийг 1-р томъогоор олно.

$$\delta t = t_{x,t} - t_2, \quad (1)$$

Халаагуурын хувийн дулааны ачаалал ( $q_{\theta, \text{д.х}}$ ) ба температурын напор ( $\delta t$ )-ын хоорондох хамаарлыг графикаар илэрхийлж, 6-р зурагт үзүүлэв. Өндөр даралтын халаагуурын дулааны хувийн ачааллыг 2-р томъёогоор олно. Өндөр даралтын

халаагуурын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг 6-р хүснэгтэд харуулав.

$$q = \frac{G_{T,y} \cdot C_{T,y} \cdot (t_{2,\Theta,DH} - t_{1,\Theta,DH})}{F_{\Theta,DH}} \cdot 10^3, \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (2)$$

Үүнд:  $G_{T,y}$ - тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц;  $t_{2,\Theta,DH}$ -  $\Theta DH$ -аас гарч байгаа тэжээлийн усны температур,  $^{\circ}\text{C}$ ;  $t_{1,\Theta,DH}$ -  $\Theta DH$ -т орж байгаа тэжээлийн усны температур,  $^{\circ}\text{C}$ ;  $C_{T,y}$  - тэжээлийн усны дулаан багтаамж,  $F_{\Theta,DH}$ -  $\Theta DH$ -ын халах гадаргуу,  $\text{м}^2$ ;  $C_{T,y}$  - тэжээлийн усны дулаан багтаамж, ккал/кг  $^{\circ}\text{C}$ .

Туршилт, тооцоонд тулгуурлан сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн температурын напорыг ольё.

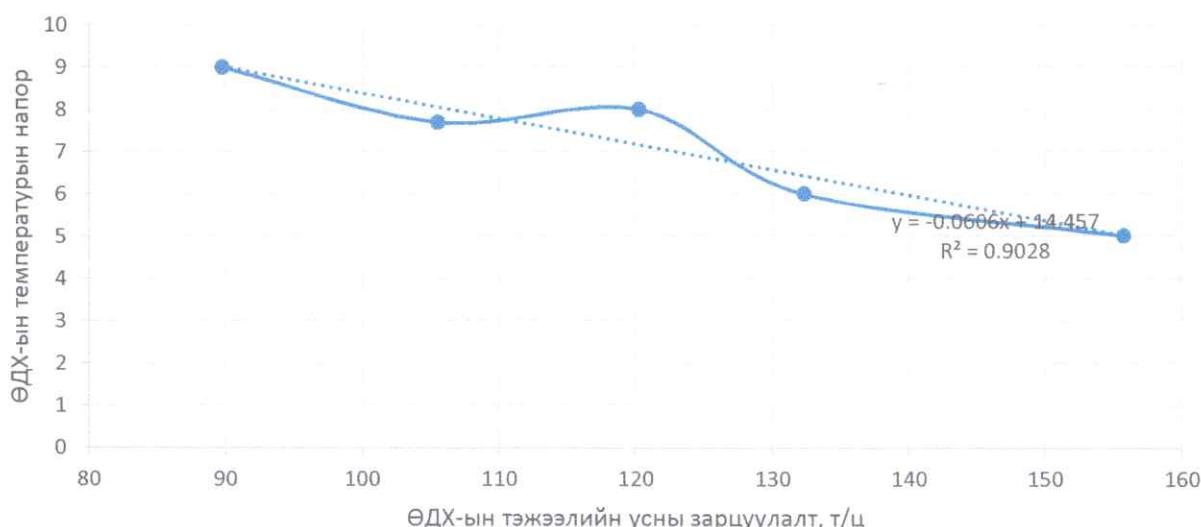
“ $\Theta DH-5$ ”-ын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүд

#### 5-р хүснэгт

$\Theta DH$ -т орох тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц	Халаагуурт орох уурын ханалтын темп, $^{\circ}\text{C}$	Халаагуурт орох тэжээлийн усны темп, $^{\circ}\text{C}$	Халаагуураас гарах тэжээлийн усны темп, $^{\circ}\text{C}$	Тэжээлийн усны халалт, $^{\circ}\text{C}$	Тэжээлийн усны дутуу халалт, $^{\circ}\text{C}$	Дулааны хувийн ачаалал, ккал/м $^2$ .ц ,
89.7	212	183	208.3	20	9	25628.57
105.5	216	183.2	211	25.1	7.7	37829.28
120.2	219	183	215	28	8	48080
132.3	221	186	220	29	6	54810
155.7	225	189	208.3	31	5	68952.85

Тэжээлийн усны зарцуулалт ба  $\Theta DH$ -ын температурын напорын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	$\Theta DH$ -т орох тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц				
			89.7	105.5	120.2	132.3	155.7
1.	Температурын напор	$^{\circ}\text{C}$	9	7.7	8	6	5



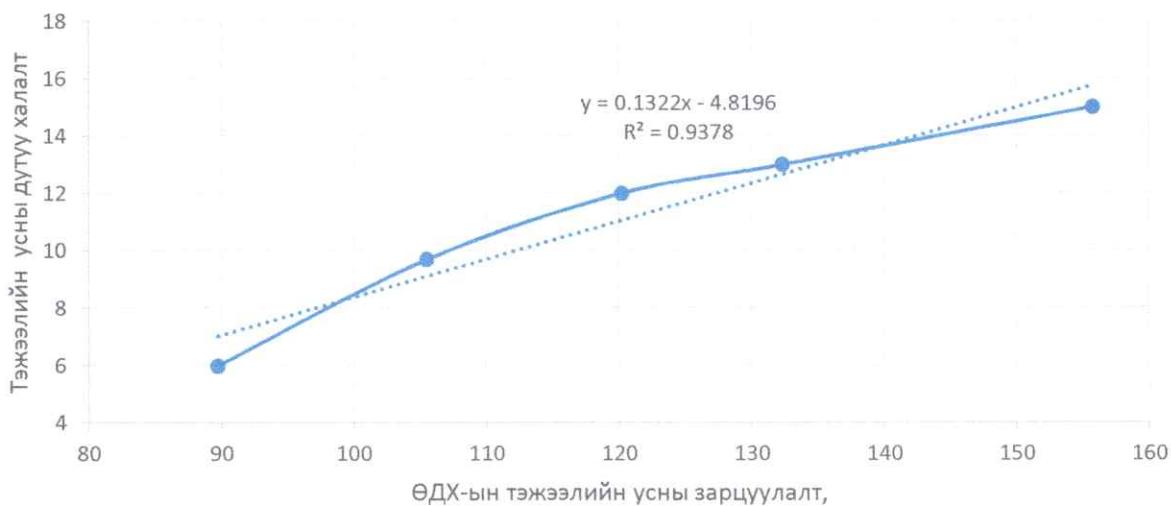
7-р зураг.  $\Theta DH$ -ын температурын напор ба тэжээлийн усны зарцуулалтын хамаарал

“ӨДХ-4”-ын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүд

6-р хүснэгт					
ӨДХ-т орох тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц	Халаагуурт орох уурын ханалтын темп, °C	Халаагуурт орох тэжээлийн усны темп, °C	Халаагуураас гарах тэжээлийн усны темп, °C	Тэжээлийн усны халалт, °C	Тэжээлийн усны дутуу халалт, °C
89.7	189	158	183	25	6
105.5	194	156	184.3	28.3	9.7
120.2	197	158	183	25	14
132.3	199	158.1	186	27.9	13
155.7	203	158	189	31	14

“ӨДХ-4”-ын Тэжээлийн усны дутуу халалт ба тэжээлийн усны зарцуулалтын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	ӨДХ-ын тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц				
			89.7	105.5	120.2	132.3	155.7
1.	Тэжээлийн усны дутуу халалт	°C	6	9,7	12	13	15



8-р зураг. ӨДХ-ын температурын напор ба тэжээлийн усны зарцуулалтын хамаарал

Энэхүү графикаас харахад ӨДХ-т тэжээлийн усны халалт тооцоот утгынхаа ойролцоо байна.

Туршилтаас үзэхэд ажиллагааны горимоос хамааран ӨДХ-уудад тэжээлийн усны халалт дундажаар 26.8°C, температурын напор 9.0°C байгаа бөгөөд тэжээлийн усны температур дундажаар 212 °C байна. Эндээс үзэхэд халаагуурын халах гадаргуу ямар нэг хэмжээгээр бохирдсоны улмаас дулаан дамжуулалтын коэффициент буурсан байж

боловыг анхаарч угааж, цэвэрлэх хэрэгтэй. Тэжээлийн усны температур тооцоот утгаас 3°C-ээр доогуур баригдаж байна. Деаэратор нь тэжээлийн усыг халааж, нөөцлөх болон хүчилтөрөгчийг ялгах зориулалттай бөгөөд туршилтаас үзэхэд усыг 25...28°C халааж байна. Деаэраторын төхөөрөмжийн эд ангиудыг засвар хийхдээ үзэж шалгах нь зүйтэй.

ӨДХ-т хийсэн туршилт, тооцооноос үзэхэд халаагуурт үзлэг, засвар үйлчилгээ хийхэд техник ашиглалтын шаардлагыг хангана гэж үзэж байна.

### Нам даралтын халаагуурын ашиглалтын байдлыг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд:

Нам даралтын халаагуур нь турбины үндсэн конденсатыг халаах зориулалттай гадаргуугийн дулаан солицуулах төхөөрөмж юм. Халаах агент нь нам даралтын болон нягтруулгын системийн уур байдаг.

НДХ-ын ашиглалтын байдлыг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг 7-р хүснэгтэд харуулав.. Нам даралтын халаагуурын хувийн дулааны ачааллыг 3-р томъёогоор олно.

$$q = \frac{G_{y,k} C_{y,k} (t_{2,n,dx} - t_{1,n,dx})}{F_{n,dx}} \cdot 10^3, \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (3)$$

Үүнд:  $G_{y,k}$ - тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц;  $t_{2,n,dx}$ - НДХ-аас гарч байгаа тэжээлийн усны температур, °C ;  $t_{1,n,dx}$ - НДХ-т орж байгаа тэжээлийн усны температур, °C ;  $F_{n,dx}$ - НДХ-ын халаах гадаргуу, м<sup>2</sup>;  $C_{y,k}$ - үндсэн конденсатын дулаан багтаамж, ккал/кг· м<sup>2</sup> · ц · °C..

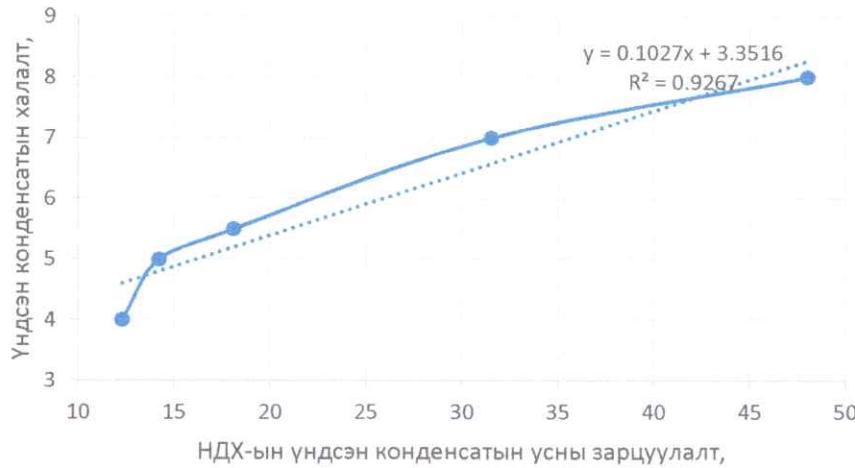
“НДХ-3”-ын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүд

7-р хүснэгт

НДХ-3-т орох үндсэн конденсатын зарцуулалт	Халаагуурт орох уурын ханалтын температур, °C	Халаагуурт орох конденсатын температур, °C	Халаагуураас гарах конденсатын температур, °C	Үндсэн конденсатын халалт, °C	Хувийн дулааны ачаалал, ккал/м <sup>2</sup> ,
12.3	139	92	135	43	6372.28
14.2	136	93.2	131	37.8	6466.98
18.1	137.5	94	132	38	8286.74
31.5	139	96	132	36	13662.65
48	140	96	132	36	20819.27

“НДХ-3”-т орох үндсэн конденсатын зарцуулалт ба үндсэн конденсатын халалтын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	НДХ-3-т орох тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц				
			12.3	14.2	18.1	31.5	48
1.	Үндсэн конденсатын халалт	°C	4	5	5.5	7	8



9-р зураг. Ундсэн конденсатын халалт ба зарцуулалтын хамаарал

НДХ-т үндсэн конденсатын дутуу халалтын хэмжээ  $5\dots7^{\circ}\text{C}$  хязгаарт байдаг. Эндээс үзэхэд конденсаторын сийрэгжилт буурсаны улмаас халаагуурт дулаан солилцооны процесс шаардлагатай хэмжээнд хүртэл явагдаагүй гэсэн дүгнэлт хийж болохор байна.

НДХ- нь үндсэн конденсатыг халаах зориулалттай тул түүний хэвийн ажиллагааг хангах нөхчөлийг бүрдүүлж байх шаардлагатай. Туршилтаас үзэхэд халаагууруудад үндсэн конденсатыг  $130\dots133^{\circ}\text{C}$  хүртэл халааж байна.

Нам даралтын халаагууруудын температур( $\delta t$ )-ын напор  $9.0^{\circ}\text{C}$  байгаа нь зөвшөөрөгдөх утгаас  $1.5\dots2$  дахин их байгаа тул халаах гадаргуу нь бохирдож, дулаан дамжуулалтын коэффициентыг бууруулсан байж болох юм. Иймд халаагууруудад засвар, үйлчилгээ хийхийн зэрэгцээ турбины дулааны схемийг нарийвчлан судалж, дутуу халалтад нөлөөлж байгаа шалтгааныг тогтоох шаардлагатай.

Турбины дунд даралтын хэсгийн харьцангуй дотоод АҮК ба ургал хэсгийн уурын зарцуулалтын хоорондын хамаарал

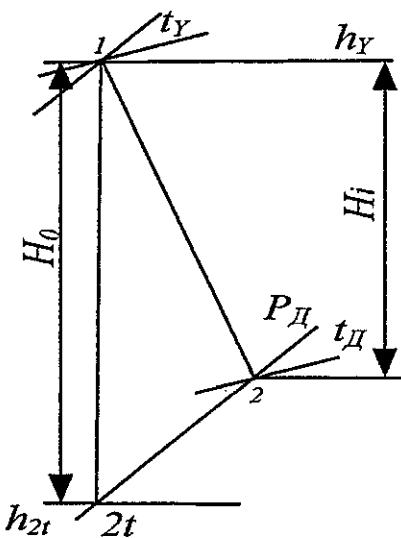
8-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлт үүдийн нэр	Хэмжих нэгж	Хэмжигдэхүүнийг тодорхойлох арга	Турбины ургал хэсгээр өнгөарх уурын зарцуулалт, т/ц				
1.	Үйлдвэрийн уурын төлөв байдал	Даралт( $P_y$ ), кгх/см <sup>2</sup>	Туршилтаар	10,5	10,1	10,4	10,2	10,3
2.		Температур $t_y$ , $^{\circ}\text{C}$	Туршилтаар	372	330	336	343	345,3
3.		Дулаан агуулалт( $h_y$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	763,8	743,5	744,8	742,2	748,6
4.	Дулаацуулгын уурын төлөв байдал	Даралт( $P_d$ ), кгх/см <sup>2</sup>	Туршилтаар	1,37	1,38	1,52	1,49	1,69
5.		Температур $t_d$ , $^{\circ}\text{C}$	Туршилтаар	185	170	171	177	175,9
6.		Бодит дулаан агуулалт( $h_d$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	679,1	671,9	671,8	676,4	674,8
		Адиабат дулаан агуулалт( $h_{2a}$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	658,7	639,6	640	639,4	644,4

7.	ДДХ-ийн уурын дулаан агуулалт	Адиабат, ккал/кг	$\Delta H_o = h_y - h_{2a}$ ,	105,1	103,9	104,8	102,8	104,2
8.		Ашигтай , ккал/кг	$\Delta H_l = h_y - h_d$ ,	84,7	71,6	73	65,8	73,8
9.	ДДХ-ийн харьцангуй дотоод АҮК		$\eta_{al}^{ДДХ}$	0,806	0,689	0,697	0,640	0,708
10.	ДДХ-т орох уурын зарцуулалт, т/ц		$G_{ДДХ}^{дундаж}$	115,7	96,4	83,9	64,7	50,7
11.	ДДХ-ийн уурын дундаж зарцуулалт, т/ц		$G_{дундаж}^{ДДХ}$			82,28		
12.	Үйлдвэрийн уурын камерын дундаж дараалт, кгх/см <sup>2</sup>		$P_y^{ДДХ}$			10,38		

Туршилт, тооцоонаос үзэхэд тохируулга, үйлдвэрийн өглөг, өндөр даралтын халаагуур болон дулаацуулгын өглөгүүдийн уурын дараалт тооцоот утгын ойролцоо гарч байгаагаас харахад роторын тэнхлэгийн шилжилт үүсгэхүйц хэмжээнд хүрээгүй боловч, бохирдолт үүссэнээс уурын дулаан уналт багасч, үеүдийн ашигт үйлийн коэффициентийг бууруулахад нөлөөлөх нэг хүчин зүйл болж байна. Иймд турбины ургсал хэсгүүдийг цэвэрлэж, элэгдэж хуучирсан зарим эд ангиудыг солих шаардлагатай гэж үзэж байна.

ПТ-25-90/10M турбины дунд даралтын хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процессыг 10-р зурагт харуулав.



10-р зураг. ПТ-25-90/10M турбины дунд даралтын хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс

## 6. Эжекторын системийн ажиллагааны байдал

Эжекторын системийн хэмжилтийн үндсэн үзүүлэлтүүд

9-р хүснэгт

Үзүүлэлтүүдийн нэр	Хэм. нэгж	Турбогенераторын цахилгаан чадал , МВт				
		23	20	18	16	14
Эжекторын уурын дараалт	кгх/см <sup>2</sup>	10.3	10.2	10.3	10.3	10.5
Уурын дараалт 1-р үе	кгх/см <sup>2</sup>	6.7	6.5	6.7	6.7	6.8

Уурын даралт 2-р үе	кгх/см <sup>2</sup>	7.1	7.0	7.1	7.1	7.4
Уурын температур 1-р үе	°C	197.0	199.2	205.2	204.7	198.3
Уурын температур 2-р үе	°C	196.5	199.7	202.8	203.0	198.3
Уур-агаарын холимогийн температур	°C	80	85.5	82.8	81.8	79.7
Эжекторын уур-агаарын хольцын даралт	мм.у.б	1200				

Эжектороор соруулах уур-агаарын хольцыг хэмжээг 5-р томъёогоор олж болно.

$$G_x = 0,0057 [1 - 0,014(t_x - 60)] \cdot d^2 \sqrt{h}, \quad (4)$$

h – даралт, мм.у.б., “U” маягийн манометрийн заалтаар;  $t_x$  – уур-агаарын хольцын температур, °C; d = 3.9 мм – хэмжих диагфрагмын нүхний диаметр, мм.

- Эжектороос гарч байгаа агаар-уурын хольцын шугамд температурын хэмжүүр тавих;
- Эжекторын хөргүүрт орж байгаа үндсэн конденсатын температур 70...80°C хүрч байгааг засвар, үйлчилгээ хийхдээ анхаарах;
- Эжекторын 1 ба 2-р үеүдэд үүсэх сийрэгжилт 40...52 % байгаа нь түүний ашиглалтын ажиллагаа хэвийн биш байгааг харуулах тул засах;
- Үндсэн эжекторын эд ангиудын төлөв байдлыг шалгаж, засвар үйлчилгээ хийх(усны шүүр, диффузор болон хурдаасгах суваг(соплю)-ийн диаметр, хэлбэр);

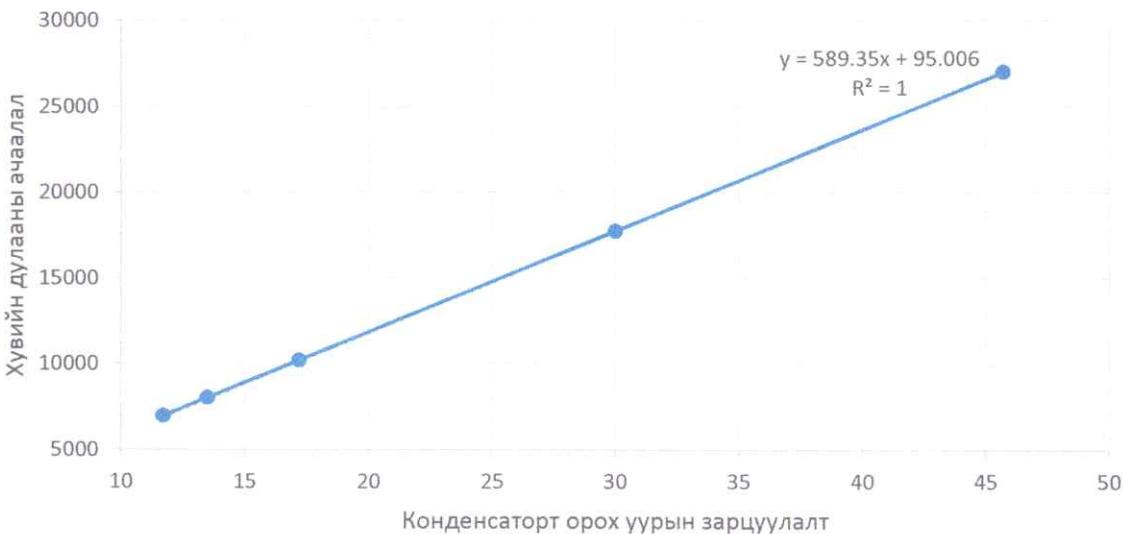
## 7. Конденсацийн системийн ажиллагааны байдал

Турбины конденсаторын төхөөрөмжид халаагдаад гарч байгаа хөргөлтийн усны температур нь конденсаторын тухайн даралтад харгалзах уурын ханалтын температураас ямагт бага хэмжээ ( $t_x > t_{2x,y}$ )-тэй байдаг. Энэ температурыг температурын напор буюу хөргөлтийн усны дутуу халалт ( $\delta t = t_x - t_{2x,y}$ ) гэж иэрлэдэг. Конденсаторын төхөөрөмжийн ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг хоорондох хамаарлыг 10-р хүснэгт, 11; 12 ба 13-р зургуудад харуулав.

Конденсаторын төхөөрөмжийн ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн  
үзүүлэлтүүд

10-р хүснэгт

Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup>	Конденсаторт орох уурын дулаан агуулалт( $h''$ ), ккал/кг	Үндсэн конденсатын дулаан агуулалт( $h'$ ), ккал/кг	Дулааны хувийн ачаалал( $q_k$ ), мян.ккал/м <sup>2</sup> . ц
11.7	0.356	628	69.5	6988.7166
13.5	0.398	629	71	8056.6845
17.2	0.355	628	72	10228.021
30	0.416	629	75	17775.401
45.7	0.447	630	77	27028.984



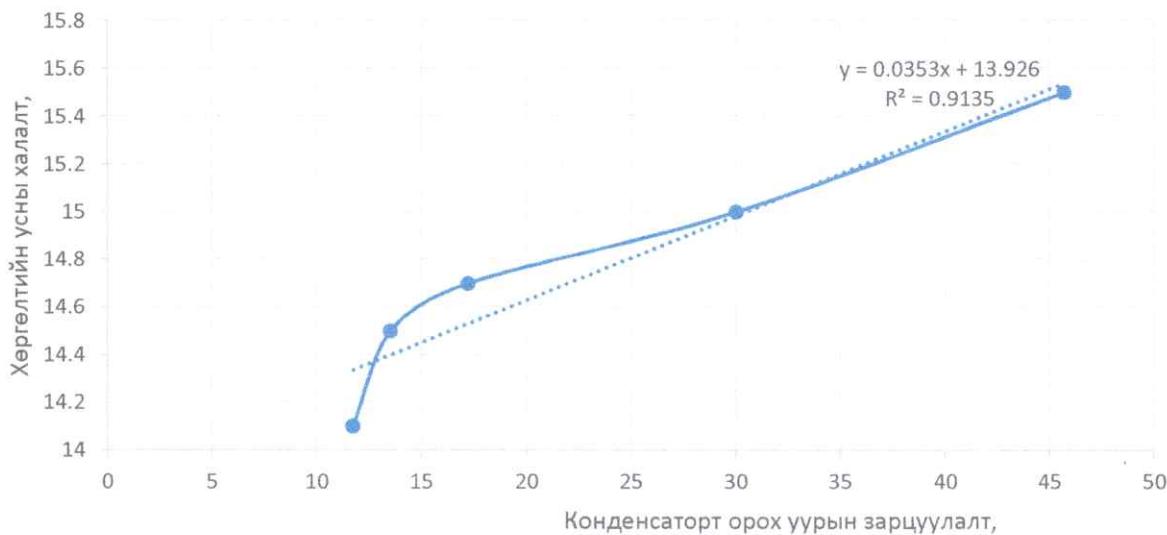
10-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба хувийн дулааны ачааллын харилсан хамаарал

Энэ графикаас үзэхэд конденсаторт орох уурын зарцуулалт нэмэгдэхэд конденсаторын хувийн дулааны ачаалал ихэсч, сийрэгжилт буурахад нөлөөлөх нэг хүчин зүйл болж байна. Хүснэгтээс харахад конденсаторын дулааны ачаалал нь тооцоот ачааллаас 2.0 дахин ихэссэн байна. Иймд конденсаторт нам даралтын халаагуурын конденсат болон бусад эх үүсгүүрээс нэмэлт дулааны ачаалал орж байгаатай холбоотой байж болохыг нягтлах шаардлагатай.

## 8. Хөргөлтийн усны системийн ажиллагааны байдал

Хөргөлтийн системийн ашиглалтын үр ашгийг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд  
11-р хүснэгт

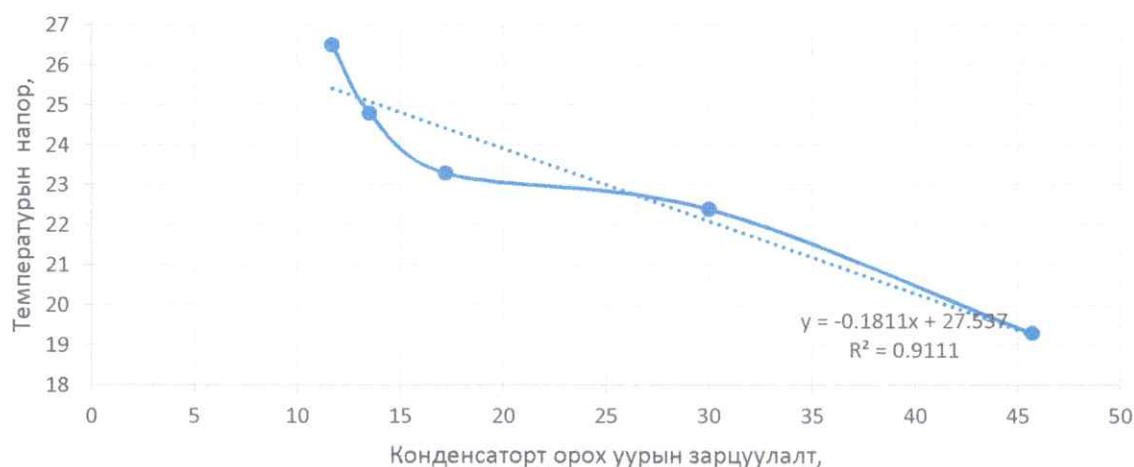
Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup>	Конденсатор дахь уурын ханалтын температур ( $t_x$ ), °C	Орох хөргөлтийн усны температур ( $t_{1x,y}$ ), °C	Гарах хөргөлтийн усны температур ( $t_{2x,y}$ ), °C	Хөргөлтийн усны халалт, ( $\Delta t = t_{2x,y} - t_{1x,y}$ ), °C	Температурын напор, ( $\delta t = t_x - t_{2x,y}$ ), °C
11.7	0.356	78.1	37.5	51.6	14.1	26.5
13.5	0.395	76.3	37	51.5	14.5	24.8
17.2	0.365	75	37	51.7	14.7	23.3
30	0.416	75.4	38	53	15	22.4
45.7	0.447	72.3	37.5	53	15.5	19.3



11-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба хөргөлтийн усны халалтын хамаарал

Судалгаа, тооцоонос үзэхэд хөргөлтийн усны дутуу халалт нь тооцоот утгаас 6.2 °C-ээр их байгаа нь конденсаторын хөргөлтийн усны хоолойнууд бохирдож, дулаан дамжуулалтын коэффициент буурснаас дулаан солилцооны процесс муу явагдаж байгааг харуулсан үзүүлэлт юм. Ийм учраас хөргөлтийн гадаргууг цэвэрлэх буюу шаардлагатай гэж узвэл солих хэрэгтэй.

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц				
			11.7	13.5	17.2	30	45.7
1.	Температурын напор,	°C	26.5	24.8	23.3	22.4	19.3



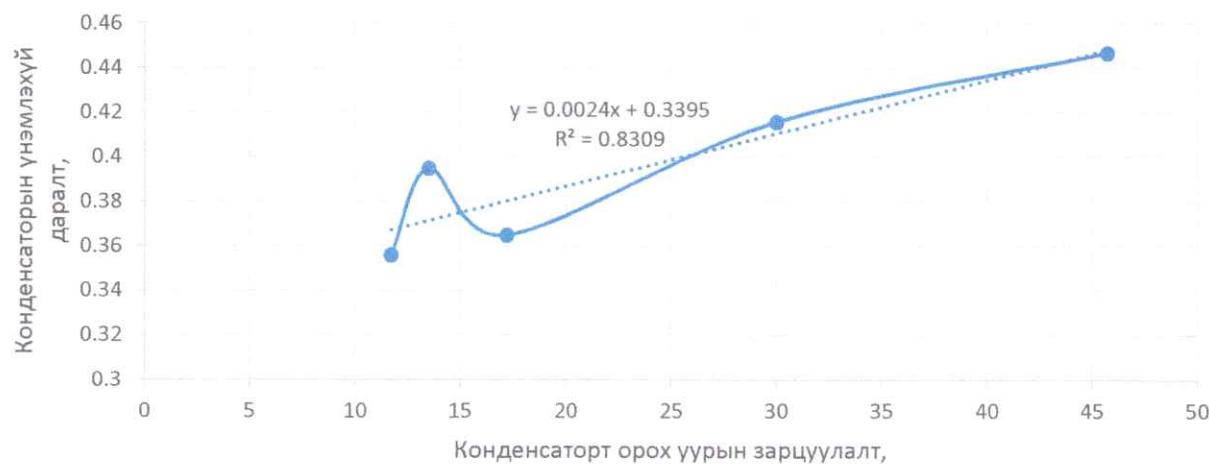
12-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба температурнын напорын хамаарал

Конденсаторын хувийн дулааны ачааллыг 5-р томъёогоор олно.

$$q_k = \frac{D_k \cdot (h'' - h')}{F_k} \cdot 10^3, \text{ ккал}/\text{м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (5)$$

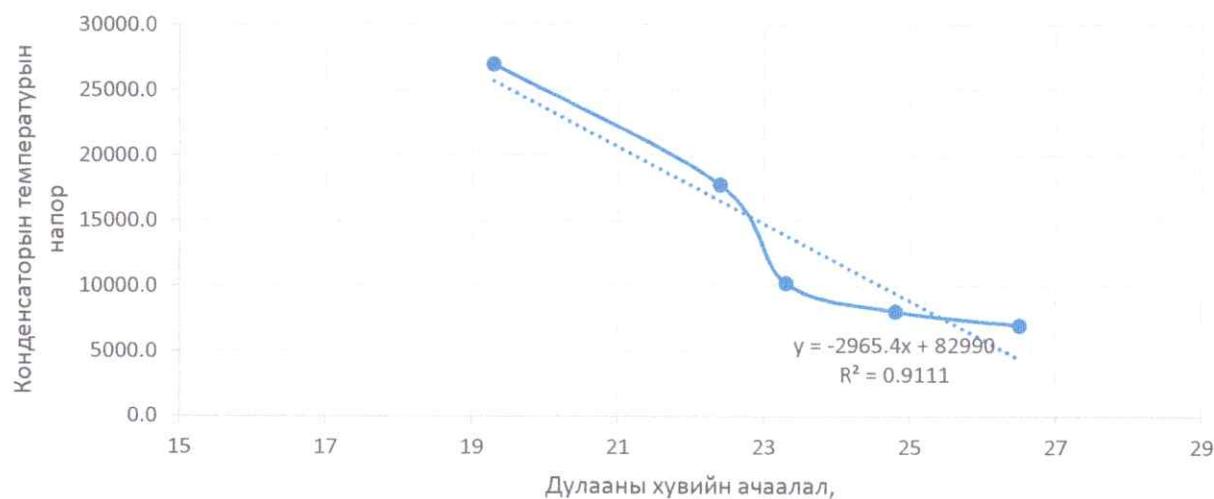
Үүнд:  $D_k$ - конденсаторт орж байгаа уурын зарцуулалт, т/ц;  $h''$ - уурын дулаан агуулалт, ккал/кг;  $h'$ - конденсатын дулаан агуулалт, ккал/кг;  $F_k$ - конденсаторын хөргөлтийн гадаргуу, м<sup>2</sup>.

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup>				
			0.33	0.395	0.365	0.416	0.447
1.	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт	т/ц	11.7	13.5	17.2	30	45.7



13-р зураг. Конденсаторын үнэмлэхүй даралт ба түүнд орох уурын зарцуулалтын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Дулааны хувийн ачаалал, мян.ккал/м <sup>2</sup> .ц				
			6988.7	8056.7	10228.0	17775.4	27029.0
1.	Конденсаторын температурын напор	°C	26.5	24.8	23.3	22.4	19.3



13-р зураг. Конденсаторын температурын напор ба дулааны хувийн ачааллын хамаарал

Турбины сүүлийн хэсгийн сийрэгжилт нь конденсаторын хөргөлтийн гадаргуу, түүнд орох хөргөлтийн усны температураас үлэмж хамаардаг. Уурын турбины төхөөрөмжийн ашиглалтын практикаас үзэхэд хөргөлтийн гадаргуу бохирдох, элэгдэж цоорсон, ашиглалтын явцад зарим хоолойг бөгөлж хөргөлтийн гадаргууг багасгасан зэргээс шалтгаалан сийрэгжилт муудаж, хэвийн ажиллагаа алдагдсанаас эдийн засгийн үр ашиг нь буурдаг. Судалгаанас үзэхэд конденсаторын бөглөсөн хоолойн тоо нь нийт хоолойн 10...15 хувиас ихгүй байх ёстой гэж үздэг. Конденсаторын төхөөрөмжид засвар хийхдээ дараах зүйлүүдийг анхаарах хэрэгтэй. Үүнд:

- Хөргөлтийн усны орох температур зөвшөөрөгдөх дээд хязгаараас 2...5°C-ээр их, гарч байгаа усны температур 49...55°C хүрч байгаа нь турбины сүүлийн хэсгийн халууныг нэмэгдүүлэх нэг шалтгаан болж байна.
- Конденсаторын температурын напор ( $\delta t$ ) зөвшөөрөгдөх хэмжээнээс 2-3 дахин өндөр байгаа тул түүнд нөлөөлж буй хүчин зүйлүүдийг тооцож, холбогдох засвар, үйлчилгээ хийх;
- Конденсаторын хөргөлтийн гадаргууг цэвэрлэж, цоорч бөглөсөн хоолойнуудын тоог гаргаж, хөргөлтийн гадаргууд нөлөөлж байгаа эсэхийг шалгах;
- Хөдөөдөө өнгийн аобоо баян байгаа тул хөргөлтийн гадаргууг цэвэрлэх;
- Конденсаторын хөргөлтийн гадаргуугийн бохирдол болон бөглөсөн хоолойн тоог шалгаж дүгнэлт хийх;
- Конденсаторын төхөөрөмжийн хөргөлтийн гадаргуугийн шалгах тооцоо хийж, турбины төхөөрөмжийн ашиглалтын ажиллагааны горимд хэр зэрэг нийцэж байгаа эсэхийг тодорхойлох;
- Конденсаторын хөргөлтийн усны хоолойг цэвэрлэх дэвшилтгэй шинэ технологийг нэвтрүүлэх боломжийг судалж хэрэгжүүлэх;
- Вакуумын системийн бин битүү байдлыг хангах;
- Хөргөлтийн А ба Б шугамуудын усны температур 3...5°C -ээр зөрүүтэй байна. Энэ нь хэмжүүрийн алдаа байж болох тул шалгаж үнэн зөв эсэхийг тогтоох;

## 9. Хөргөх цамхагийн ашиглалтын төлөв байдал

- Хөргөх цамхагт усыг хэвийн хэмжээнэс 5°C-ээр дутуу хөргөж байна. Хөргөх цамхагийн ажиллагааны байдалд дүгнэлт хийж, бүтээмжийг нэмэгдүүлэхэд чиглэгдсэн арга хэмжээг авч хэрэгжүүлэх;
- Хөргөх санд ууршилт явагдснаас усны алдагдал гарахын зэрэгцээ эргэлтийн усны хатуулаг нь байнга нэмэгдэж байдаг. Эргэлтийн усны давслаг ихэсэхэд конденсаторын хоолойн гадаргууд өнгөр тогтож, дулаан солилцох процессыг муутгаж, сийрэгжилтийг бууруулдаг. Энэ үзэгдлээс урьдчилан сэргийлэхийн тулд хөргөлтийн системийн ашиглалт болон засвар, үйлчилгээнд байнга анхаарч байх;

Ашиглалтын практикаас үзэхэд үлээлгээр хаягдах эргэлтийн усны алдагдлын хэмжээ 3.0%-иас ихгүй байдаг. Хөргөлтийн системийн усны алдагдал нь ууршилт, дусал болон үлээлгийн байдлаар гардаг. Эдгээр алдагдлыг нөхөх нэмэлт ус нь эргэлтийн усны зарцуулалтын (5...6)% -ийг эзэлдэг.

## 10. Турбины тохируулга ба тосолгооны системийн ашиглалтын үндсэн үзүүлэлтүүд

## Турбогенераторын хоосон явалтын горим дахь тохируулгын системийн үзүүлэлтүүд:

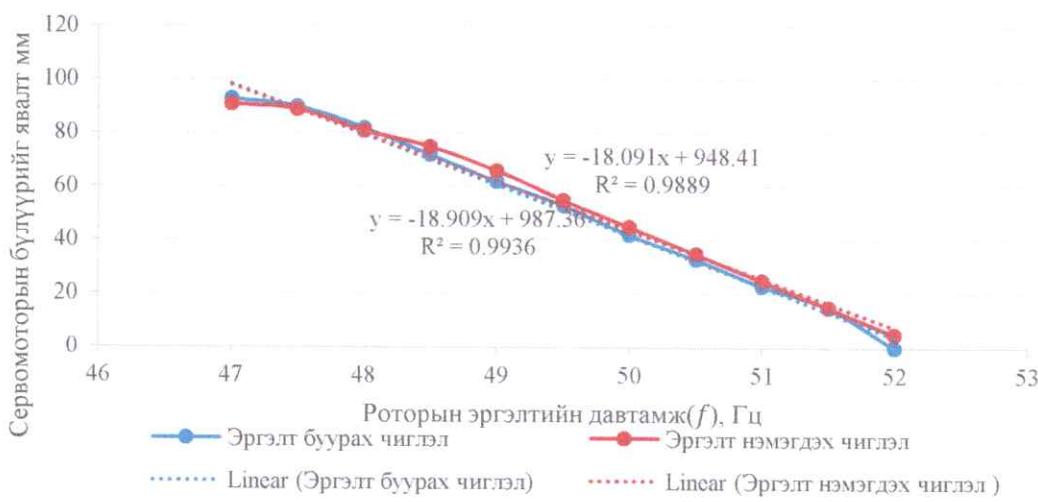
Туршилт хийхээс өмнө ачаалалтай үед үзлэг хийхэд цахилгаан чадал  $N_{\text{п}}=7,2\text{МВт}$ , турбогенераторын роторын эргэлтийн давтамж  $f=50\text{ Гц}$ , тохируулгын системийн даралт  $P_{\text{тоx}}=0,9\text{ МПа}$ , инжекторын тосны даралт  $P_{\text{инж}}=0,29\text{МПа}$ , ΘДХ-ийн сервомоторын бүлүүрийн явалт  $H_{\text{в.дх}}=59\text{ мм}$ ,  $h_{\text{син}}=8\text{ мм}$ . байв. Турбогенераторыг сүлжээнээс тасалж, хоосон эргэлт дээр барьж тохируулгын системийн ажиллагааг шалгах туршилт хийв. Хоосон эргэлтийн үед системийн тогтвржилт муу, тохируулгын системийн үзүүлэлтүүд:  $P_{\text{тоx}}=0,9\text{МПа}$ , инжекторын тосны даралт  $P_{\text{инж}}=0,4\text{МПа}$ , ΘДХ-ийн сервомоторын бүлүүрийн явалт  $H_{\text{в.дх}}=0\text{ мм}$ ,  $h_{\text{син}}=16\text{мм}$  байхад тохируулгын систем ажиллагаанд бүрэн орох эргэлтийн тоо  $2964\text{ мин}^{-1}$  байлаа. Хэвийн ажиллагаатай үед  $2850\text{ мин}^{-1}$  байх ёстой. Энэ горим дээр тохируулгын системийн ажиллагааны үндсэн үзүүлэлтүүдийг тодорхойлоход шаардлагатай холбогдох хэмжилтүүдийг хийж, дүгнэлт гаргав.

Тохируулгын системийн хурдны тохируулуурын ажиллагааны чанарыг илтгэх үзүүлэлт нь мэдрэмжгүйн зэрэг( $\varepsilon$ ) юм. Энэ нь турбогенераторын роторын давтамж ямар нэгэн шалтгаанаар ихэсэх буюу буурах тохиолдолуудад хэвийн давтамжийн  $\pm 0,5$  хувь буюу  $\pm 15\text{ мин}^{-1}$ -ээс ихгүй байх ёстой. Туршилтаар гарсан тохируулгын системийн ΘДХ-ийн сервомоторын бүлүүрийн шилжилт( $H_{\text{в.дх}}$ ) ба роторын давтамж( $f_{\text{Гц}}$ )-ийн хамаарлыг 12-р хүснэгт болон 14-р зурагт харуулав.

Тохируулгын системийн ΘДХ-ийн сервомоторын бүлүүрийн шилжилт ба роторын давтамжийн хоорондын хамаарал

12-р хүснэгт

д/д	Роторын эргэлтийн давтамж ( $f$ ), Гц	ΘДХ-ийн сервомоторын бүлүүрийн явалт( $H_{\text{в.дх}}$ ), мм	
		Эргэлтийн давтамж буурах чиглэл	Эргэлтийн давтамж ихэсэх чиглэл
1.	52.0	0.0	5
2.	51.5	15	15
3.	51.0	23	25
4.	50.5	33	35
5.	50.0	42	45
6.	49.5	53	55
7.	49.0	62	66
8.	48.5	72	75
9.	48.0	82	81
10.	47.5	90	89
11.	47.0	93	91



14-р зураг. **ӨДХ-ийн Сервомоторын булүүрийн явалт ба роторын эргэлтийн давтамжийн хоорондын хамаарал**

Тохируулгын системийн статик тодорхойломжийг туршилтаар тогтооходоо хоосон эргэлтэнд үлгэр жишээ давтамжийн хэмжүүрийг ашиглаж гүйцэтгэв. Синхронизацаах хязгаар шалгаж эргэлт нэмж  $f = 52\text{ Гц}$  болгоход  $h_{\text{синх}} = 9\text{мм}$ , эргэлтийн хэмжүүр дээр  $3100\text{-}3149 \text{ мин}^{-1}$  хооронд хэлбэлзэж байв.

Тохируулгын системийн жигд бишийн зэрэгийг 4-р тэгшитгэлээр олно.

$$\delta = \frac{\Delta n}{n_x} \cdot 100 \% = \frac{(n_{\text{макс}} - n_x)}{n_x} \cdot 100 \% , \quad (6)$$

$$\delta = \frac{(n_{\text{макс}} - n_x)}{n_x} \cdot 100 \% = \frac{(3250 - 3000)}{3000} \cdot 100 \% = 8,3\%.$$

Хэрэглэгчдэд түгээх цахилгаан ба дулааны эрчим хүний чанарын үзүүлэлтүүдийг илтгэх үндсэн хэмжигдэхүүн( $\delta$ )-ний нэг нь тохируулгын системийн жигд бишийн зэрэг юм. Турбогенераторын роторын хамгийн их эргэлтийн тооноос хэвийн эргэлтийн тоог хасаж, хэвийн эргэлтийн тоонд харьцуулж 100-д хуваасан илэрхийллийг тохируулгын системийн жигд бишийн зэрэг буюу статик хазайлт гэдэг.

Ашиглалтын процессын үед ямар нэгэн шалтгаанаар турбогенераторын роторын эргэлтийн тооны өөрчлөлт нь ТАД-д зааснаар хэвийн эргэлтийн утгаасаа  $\delta = \pm 4\text{-}5$  хувь буюу  $\Delta n \pm 150 \text{ мин}^{-1}$ -ээс ихгүй байх ёстой.

### Тохируулагдах хязгаар(Диапазона синхронизации)

Тохируулгын системийн тохируулагдах хязгаар  $286 \text{ мин}^{-1}$ -ээр дээш шилжсэн тул бүрэн шалгах нь ихээхэн эрсдэлтэй байсан. Учир нь турбины аюулгүй ажиллагааны автомат ажиллах хязгаарт маш ойрхон байв.

**Тохируулгын системийн мэдрэмжгүйн зэрэг(степень нечувствительности).**

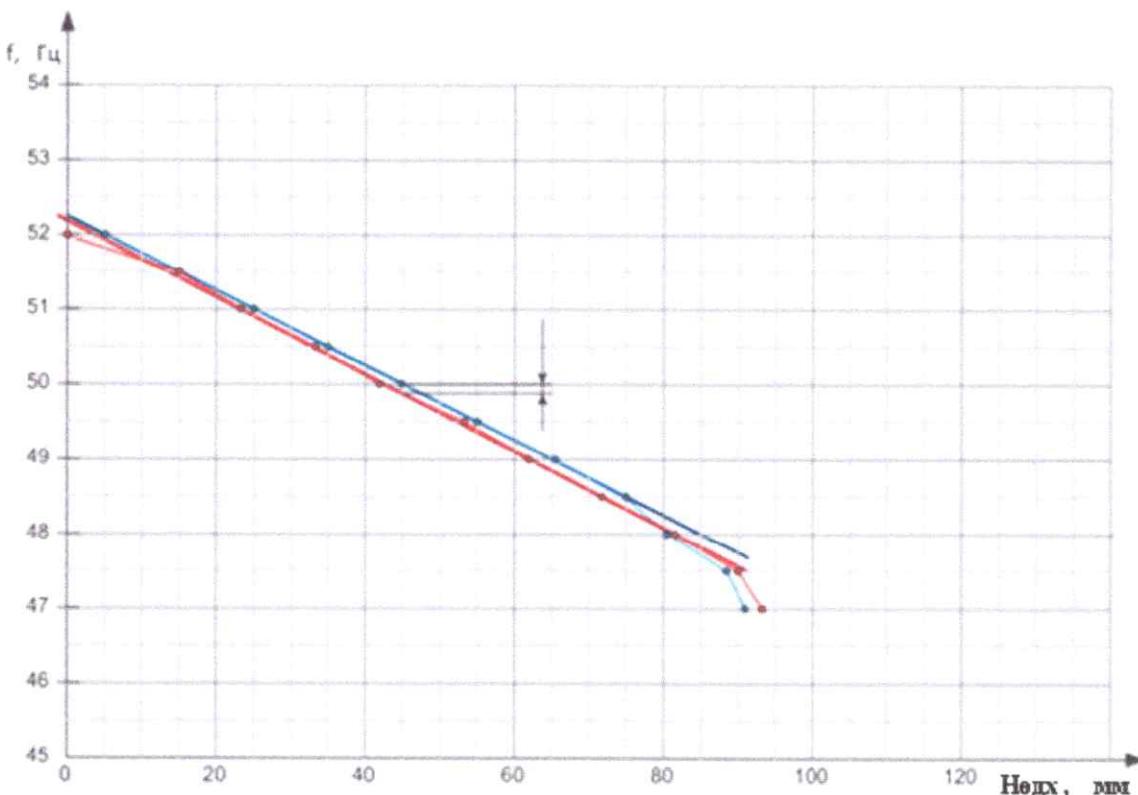
Статик тодорхойломжийн муруйг конденсацийн горимд бүрэн ачаалал авахуулах боломжгүй байсан тул сервомоторын явалтаар байгуулав. Тохируулгын системийн мэдрэмжгүйн зэрэг( $\varepsilon$ )-ийг 6-р томъёогоор олно.

$$\varepsilon = \frac{\Delta n_n}{n_{nom}} 100\%, \quad (7)$$

$$\varepsilon = \frac{\Delta n_n}{n_{nom}} 100\% = \frac{(3000 - 2992,5)}{3000} \cdot 100 \% = \frac{7,5}{3000} \cdot 100 \% = 0,25\%.$$

Тооцооноос харахад тохируулгын системийн жигд бишийн зэргийг ТАД-ийн шаардлагад нийцсэн гэж үзэж болохоор байна.

Эргэлтийн давтамж ба ΘДХ-ийн сервомоторын явалтын хоорондох хамаарлыг 15-р зурагт үзүүлэв..



15-р зураг. Эргэлтийн давтамж ба ΘДХ-ийн сервомоторын явалтын хоорондох хамаарал

### **11. Турбогенераторын холхивчуудын тосолгооны системийн ажиллагааны байдал**

Турбогенераторын холхивчуудын доргиог “Кварц” маягийн зөөврийн хэмжүүр болон суурин хэмжүүрээр хэмжиж хэмжилтийн дунг мкм-ээр илэрхийлэн 13-р хүснэгтэнд үзүүлэв.

## Холхивчууд ба тосолгооны тосны температурын горим

13-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмж. нэгж	Холхивчуудын дугаар					
			1	2	3	4	5	6
1.	Холхивчийн бабитын халуун	°C	57	51	49	55	35	42
2.	Холхивчоос гарах тосны халуун	°C	56	51	49	53.8	48	41.3
3.	Холхивчид орох тосны халуун	°C	42.3	41.0	40	43	39	31.3
4.	Холхивчид тосны халах хэмжээ	°C	13.7	10.0	9.0	10.8	9.0	10.0

Тос хөргүүрээс гарч байгаа тосны халуун 40...42°C хүрэхэд хөргөлтийн усыг залгаж, холхивчуудад орох тосны температурыг 35...40°C тогтмол барих шаардлагатай байдаг. Судалгаа, түршилтын дүнгээс үзвэл тус турбогенераторын холхивчуудад орж байгаа тосны температур 31.3...43 °C, гарч байгаа нь 41.3...56.0 °C байгаа нь техник ашиглалтын шаардлагад нийцэж байна. Гэхдээ холхивч бүрт харилцан адалгүй байгаа бөгөөд тухайлбал, 1 ба 4-р холхивчуудад бусдаас өндөр үзүүлэлттэй байгааг анхаарч шаардлагатай засвар, үйлчилгээ хийх хэрэгтэй. Тулах ба барих холхивчуудын тосны температурыг 42...52°C хязгаарт барьж ажиллуулах ёстой. Тос хөргүүрт тосыг дундажаар 31...42°C хүртэл хөргөж байгаагаас үзэхэд хөргүүрийн ажиллагаа хэвийн явагдаж байна.

Холхивчуудын бабитын халуун 41.7....56.3°C байгаа бөгөөд турбины эхний хоёр холхивчийн халуун бусад холхивчуудынхаасаа их байна. Холхивчуудын бабитын элэгдлийг шалгаж засвар, үйлчилгээ хийх хэрэгтэй.

### Холхивчуудын доргионы байдал

Холхивчуудын доргиог шалгаж, хэмжилтийн дунг 13-р хүснэгтэд үзүүлэв.

Холхивчуудын доргионы хэмжээ

13-р хүснэгт

д/д	Доргионы чиглэл	Хэм. нэгж	Холхивчуудын дугаар						Тайлбар
			1	2	3	4	5	6	
1.	Босоо	МКМ	25	23	34	75	6	4	$N_n = 20 \text{ МВт}, P_{\text{тосол}} = 1.31 \text{ кгх/см}^2,$ $T_n - 22^\circ\text{C}$ Сст, $t_1 = 32^\circ\text{C}, t_2 = 42.5^\circ\text{C}$
2.	Хөндлөн	-	20	-	29	37	12	10	
3.	Тэнхлэгийн дагуу	-	14	-	17	73	17	36	

Турбины доргио гэдэг нь гаднын хүчиний үйлчлэлийн нөлөөгөөр үүссэн албадмал, хэлбэлзэл юм. Нэг секундэд үүсэх хэлбэлзэлийн тоог хэлбэлзэлийн давтамж гэж нэрлэдэг.

Доргио гарах үед тухайн биеийн нэг захын байрлалаас нөгөө захын байрлалд шилжилтийн хэмжээг хэлбэлзэлийн далайц гэнэ. Биеийн өөрийн хэлбэлзэлийн давтамж албадмал хэлбэлзэлийн давтамжиай давхацахад хэлбэлзэлийн далайн эрс ихэсдэг. Энэ үзэгдлийг критик хэлбэлзэл буюу эвдрэлд хургэх хэлбэлзэл гэж үздэг. Энэ үзэгдэл турбины хувьд хамгийн аюултай байдаг. Учир нь энэ хэлбэлзэл эхлээд металд ан цав үүсгэж, цаашид хунд эврэл, гэмтэлд хургэх шалтгаан болдог.

Ашиглалтын түвшинд үнэлгээ өгөхдөө 14-р хүснэгтэд үзүүлсэн хэмжээтэй харыцуулах аргыг хэрэглэдэг.

Доргио гарсан хэмжээнээс хамааруулан турбины роторын ажиллагааг үнэлэх  
үзүүлэлтүүд, мм(мк)

14-р хүснэгт

д/д	Турбины роторын хэвийн эргэлт, мин <sup>-1</sup>	Үнэлгээ		
		Онц	Сайн	Хангалттай
1.	1000	0.04(40)	0.06(60)	0.08(80)
2	1500	0.03(30)	0.05(50)	0.07()
3.	3000	0.02(20)	0.03(30)	0.05(50)
4.	5 000...8 500	0.01(10)	0.02(20)	0.03(30)

Хэмжилтээс үзэхэд холхивчуудын ажиллагааны байдал болон доргионы хэмжээ ТАД-ийн шаардлага хангаж байна. Холхивчуудад орж байгаа тосны халууныг хэт багасгах буюу ихэсгэх нь доргио гараад нөлөөлөх тул анхаарч, түүнийг 35...40°C байхаар байнга тохируулж ажиллах хэрэгтэй.

Туршилтыг 5 горимоор гүйцэтгэж, судалгаа, хэмжилт-туршилтын үр дүнг боловсруулах замаар тооцоо хийж, гэрээт ажлын дүгнэлт, зөвлөмж боловсруулав.

ТГ-8" турбин, түүний эд ангиудын их засварт орох үеийн ашиглалтын төлөв байдлын зургуудыг хавсралтад харуулав.

### Дүгнэлт

Туршилт, хэмжилтийн материалуудаас үзэхэд турбин болон түүний зангилаа хэсгүүдийн ажиллагаа нь турбины төхөөрөмжийн ашиглалтад тавигдах шаардлагыг бүрэн хангаж чадахгүй байгаа тул их засвараар дараах засвар, үйлчилгээг хийх нь зүйтэй гэж үзэж байна. Үүнд:

1. Турбины урсгал хэсгүүд, ялангуяа 8...13 үеуд зэвэрч элэгдсэн учраас тохируулгын болон даралтын үеудийн хурдаасгах(сопло), чиглүүлэх(направляюющее) хүрээмжүүдийг бүрэн солих шаардлагатай;
2. Дулаацуулга(Т)-ын өглөгийн хаалт гар ажиллагаатай байгааг цахилгаан удирдлагатай болгох нь зүйтэй;
3. Критик эргэлтийн үед өндөр болж байгаа дунд блокийн доргиог устгах;
4. Конденсацийн системд хий соролт ихтэй байгааг шалгаж арилгах;
5. Үндсэн эжекторын соролт муу байгаа тул үзэж, шалтгааныг тогтох засах;
6. Цахилгаан ачааллыг өөрчлөхөд 6...8 МВт -ын хооронд савалж байгааг анхаарах;
7. Конденсаторын хувирсан усны түвшний хэмжүүрийн заалт тогтвортойлж муу;
8. Роторын гол шилжсэн байж болзошгүй(хэмжүүрийн заалт 82 мкм);
9. Турбогенератор 10 МВт-аас дээш гаракаар савалгаа гарч байгааг анхаарах;
10. Зөвхөн ӨДХ залгаатай, үйлдвэрийн ба дулаацуулгын өглөг(отбор)-үүд тасархай конденсацийн горимд вакуум унаж байгаа тул хэмжилт авч чадсангүй;
11. Зогсоох хаалтыг алгуур хаах замаар роторын гүйлтийн муруйг байгуулахад роторын эргэлт огцом буурч, жигд биш ажиллагаатай байгаа тул засвар, үйлчилгээ хийх;
12. Тохируулагдах хязгаар шилжсэнээр ТАД-ийн 4.4.2-д заасан хэвийн параметртэй уурыг хамгийн дээд хэмжээгээр авч байсан турбины ачаалал гэнэт бүрэн хаяхад генераторыг сүлжсэнээс салгахыг оролцуулан турбины эргэлтийг аюулгүйн

- автомат ажиллах хэмжээнд хүртэл нэмэгдүүлэхгүй барьж чадах гэсэн заалтыг хангахгүй байгааг хэвийн хэмжээнд оруулж тохируулах;*
13. Тохируулах бүлэг хавхлагуудын суултыг шалгаж, засах;
  14. Хоосон эргэлтэнд тогтворжилт муу, савлалт ихтэй, синхронизаци хийхэд хүндрэл үүсгэж байгааг засварлах;
  15. Уур хуваарилах байгууламжийн блок дээрх үрлэн болон хөшүүрэгт холбоосуудыг шалгаж, сул явалтыг арилгах;
  16. Конденсаторын гуулин хоолойнуудын бохирдолыг цэвэрлэх, шаардлагатай гэж үзвэл шинээр солих;
  17. Дулаацуулгын өглөгийн эргэх диафрагмын шилбэ(шток)-ийг солих;
  18. Холхивчуудын ажиллагааны байдлыг шалгаж засварлах;
  19. Нягтруулгын системд үзлэг хийж, засварлах;
  20. Тохируулгын системийн жигд бусын зэрэг  $-1,2\% \dots +8,3\%$  байгаа нь  $\pm 4-5\%$  байх ёстой гэсэн ТАД-ын 4.4.3-д заагдсан шаардлага хангахгүйг засах;
  21. Тохируулгын системийн мэдрэмжгүйн зэрэг 0,25% байгаа нь ТАД-ын шаардлага хангаж байна.

### **Зөвлөмж**

1. Хэмжих хэрэгсэлүүд дутагдалтай байгаа учраас тоноглолуудын дупааны болон чадлын баланс гаргахад маш хүндрэлтэй байсан тул шаардлагатай хэсгүүдэд нарийвчлал сайтай хэмжүүр тавихад онцгой анхаарах хэрэгтэй. Энэ нь түлш, эрчим хүчийг хэмнэх, тоног төхөөрөмжийн ашиглалтын байдлыг үнэлэх, дүгнэлт гаргахад хамгийн чухал зүйл гэж үзэж байна.
2. Тохируулгын системийн тосны ерөнхий даралт тооцоот даралтаас бага буюу  $9\text{kg}/\text{cm}^2$  байгааг хэвийн хэмжээнд оруулах. ΘДХ-ийн диафрагмын хөндлөн огтолын талбай тооцоотоос зөрж байгаа эсэхийг шалгах;
3. ΘДХ-ийн даралтын трансформаторын пуршний татуурга, хат өөрчлөгдсөн эсэхийг магадлах;
4. ΘДХ-ийн даралтын трансформаторын 1-р цонхны хэмжээ, гэдрэг холбоосын цонх өргөссөн эсэх, тосны алдагдал ихэссэн эсэхийг шалгах;
5. ΘДХ, ДДХ ба НДХ-ийн даралтын трансформатор, даралтын регулятор, отсечный золотникийн буks, золотникт гацаалт байгаа эсэхийг нягталж засварлах;
6. Татуурга, үрлэн(шарниран) холбоосуудын сул явалт(люфт)-ыг арилгах, холболтыг тооцоот хэмжээнд хийж гүйцэтгэх, бүлэг хавхлагын шилбэ(шток), шайбны зайн тохируулж чөлөөтэй хөдлөх нөхцөлийг бурдуулэх;
7. Турбины автомат тохируулгын системийн ажиллагааг сайжруулж дээр дурьдсан гэмтэл, дутагдалыг засварлаж ТАД-ын шаардлагыг бүрэн хангуулах хэрэгтэй.
8. Орчны даралтыг хэмжих барометрийг шуурхай үйлчилгээний ажлын байранд тогтмол байрлуулж, конденсаторын үнэмлэхүй даралтыг тодорхойлоход ашиглаж хэвшүүлэх нь зүйтэй гэж үзэж байна.

## ХАВСРАЛТУУД



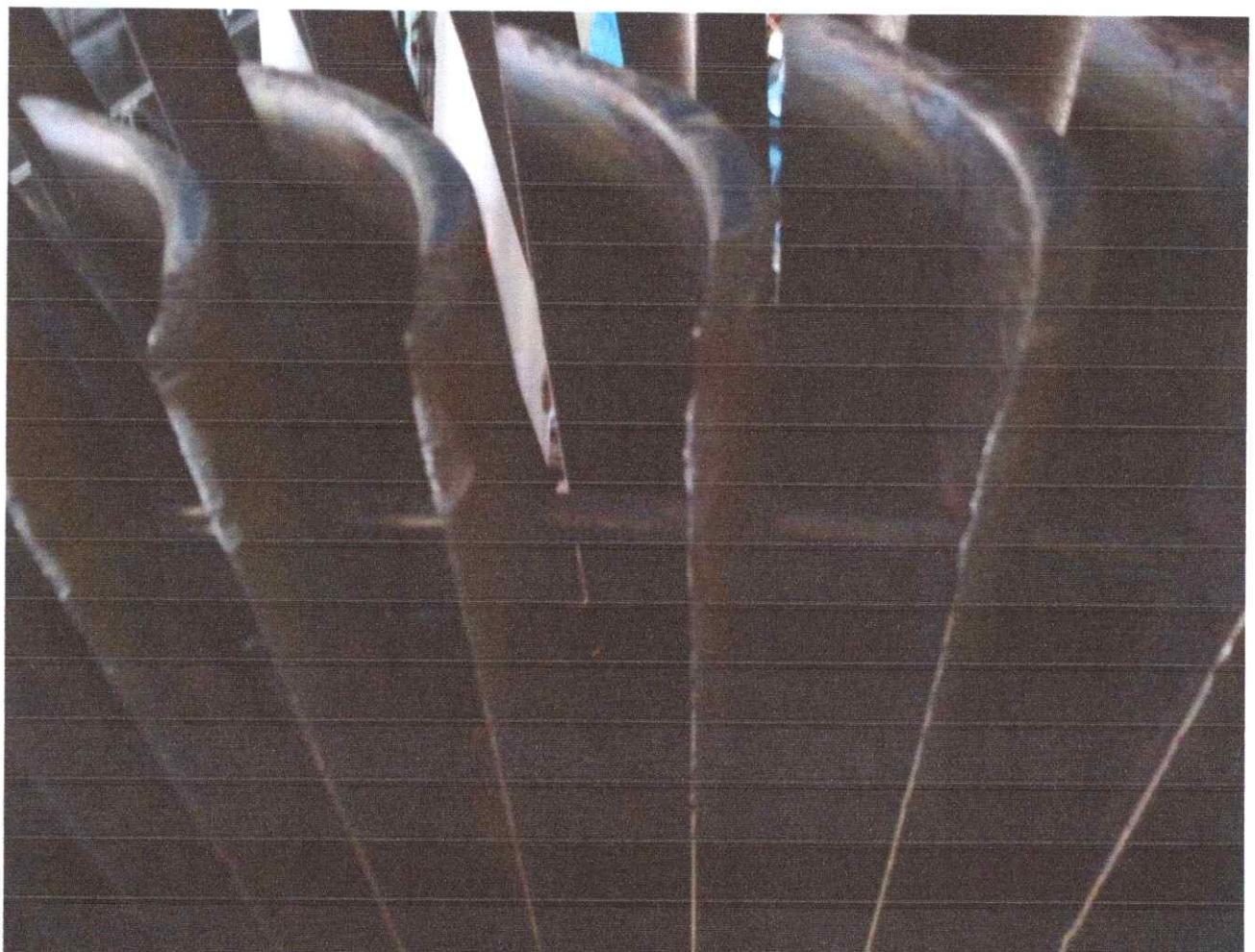
1-р зураг. “ТГ-8” турбины диск, чиглүүлэх хүрзмүүдийн зэвэнд идэгдсэн байдал



2-р зураг. “ТГ-8” турбины урд нягтруулгын зэвэрч, элэгдсэн байдал

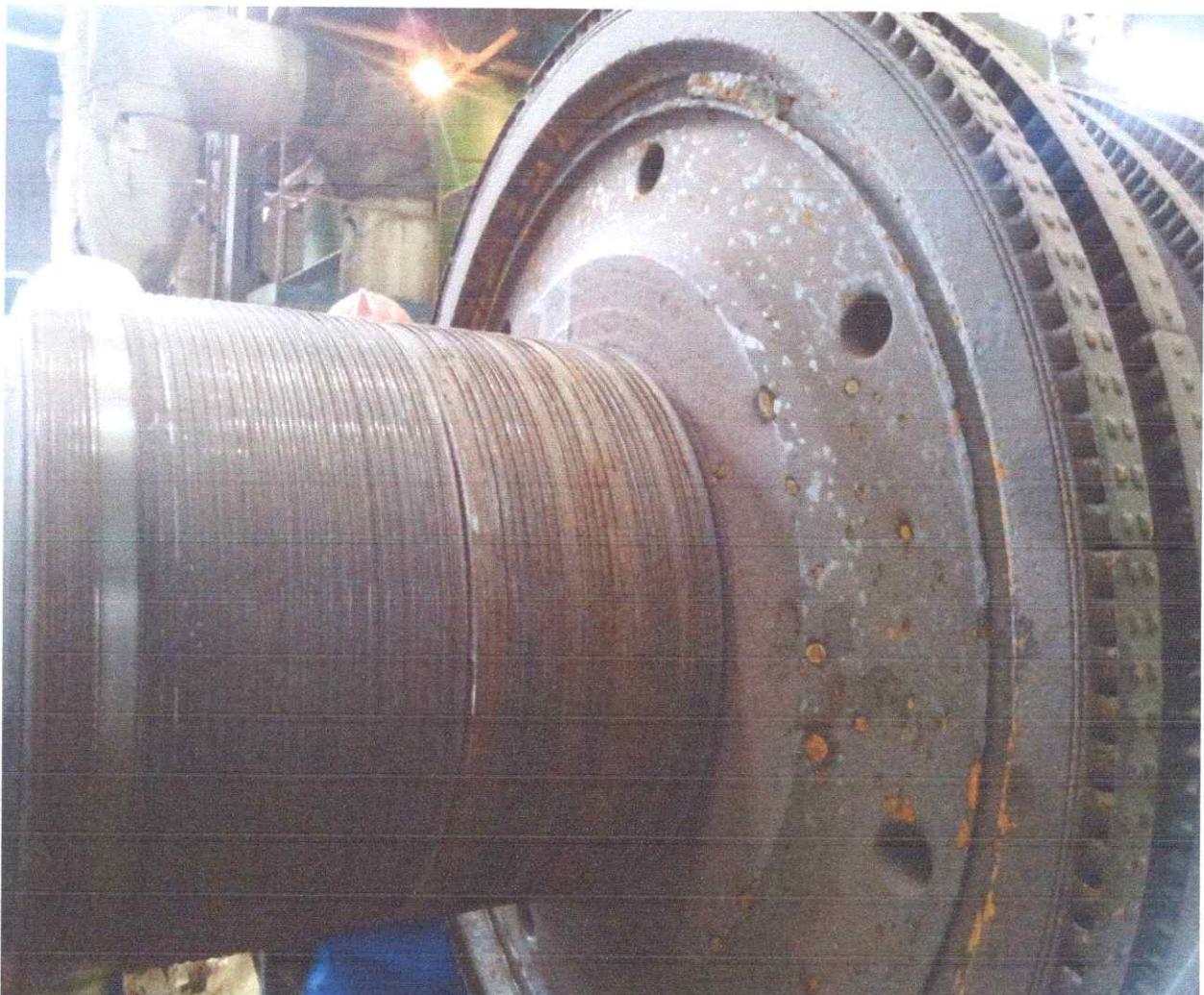


a).

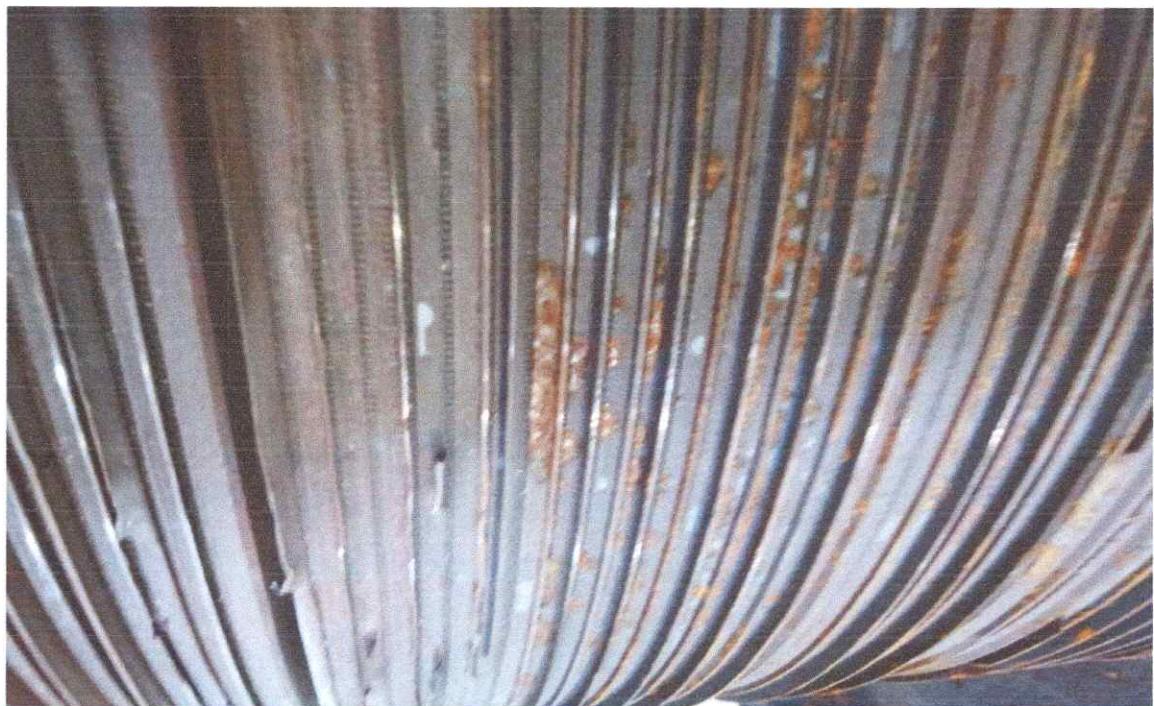


б).

3-р зураг а, б. “ТГ-8” турбины сүүлийн үеийн ажлын хүрзмүүдийн зэвэрч, усан тусалд цохигдож элэгдсэн байдал



4-р зураг. “ТГ-8” турбины урд нягтруулга, тохируулгын үеийн ажлын хүрzmүүд болон  
туузан бэхэлгээний зэвэрч, элэгдсэн байдал



а).

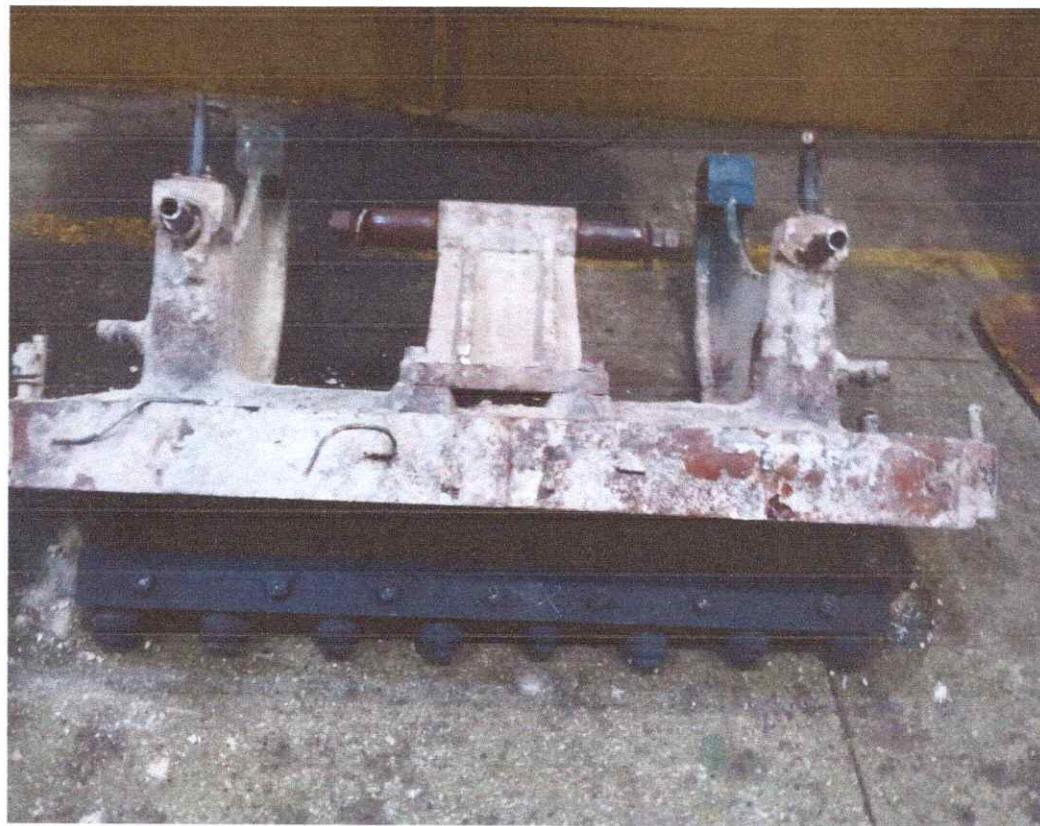


б).

5-р зураг а,б..“ТГ-8” турбины нягтруулгуудын зэвэрч, элэгдэж хуучирсан байдал



6-р зураг. “ТГ-8” турбины хурдны үеийн ажлын хүрзмүүдийн ирмэгүүд элэгдэж, солих шаардлагатай болсон байдал



7-р зураг. “ТГ-8” турбины бүлэг хавхлагуудын зэвэрч, бохирдсон байдал



8-р зураг. “ТГ-8” турбины зогсоох хаалтны зэвэрч, хуучирсан байдал



a).



б).

9-р зураг а,б). “ТГ-8” турбины диафрагм, нягтруулга болон чиглүүлэх сувгуудын элэгдэж, хуучирсан байдал

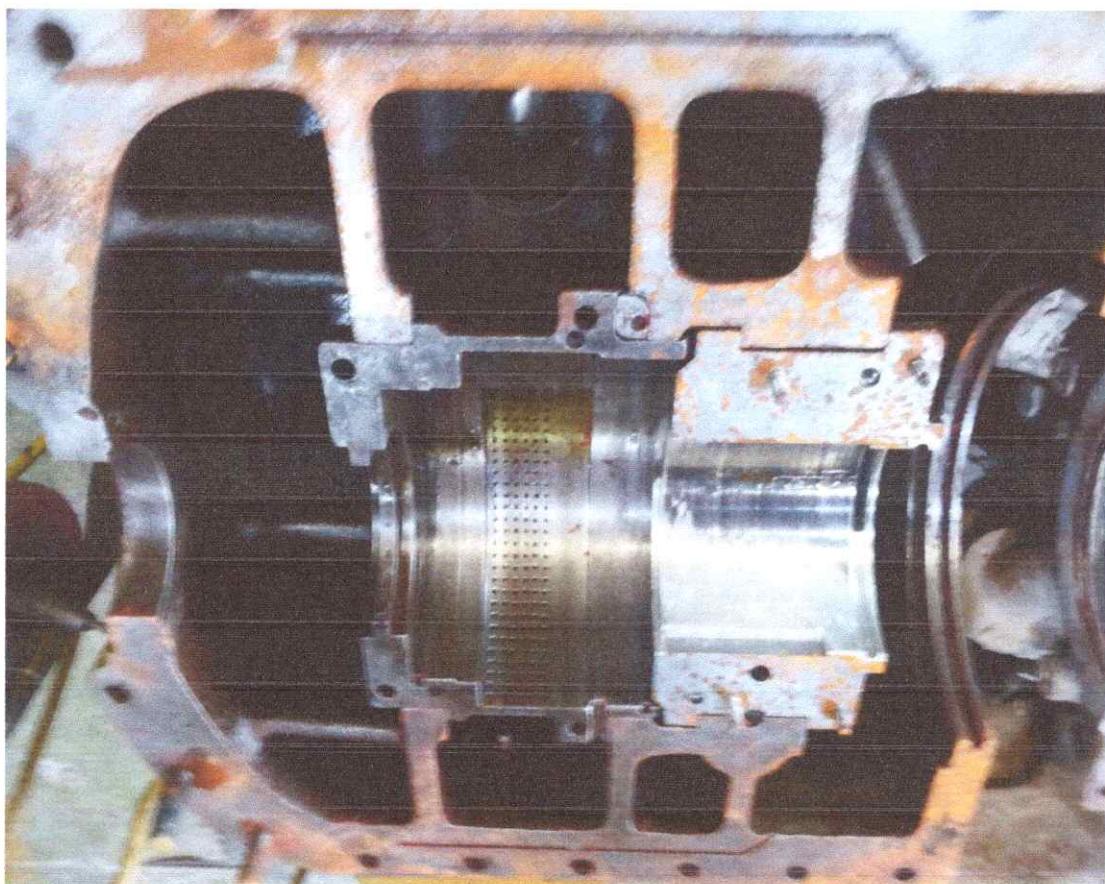


a).



б).

10-р зураг а, б. “ТГ-8” турбины хоёр титэмт тохицуулгын үеийн элэгдэж, гэмтсэн ажлын хүрзмүүдийн туузан бэхэлгээг салгаж байгаа нь



11-р зураг. “ТГ-8” турбины холхивч, баббитын элэгдэж хуучирсан байдал



12-р зураг. “ТГ-8” турбины конденсаторын хөргөлтийн гадаргуугийн  
бохирдсон байдал

## ХОЁРДУГААР ХЭСЭГ

### ПТ-25-90/10М турбины төхөөрөмжид их засварын дараа хийсэн дулаан техникийн туршилт

ТГ-8 турбогенераторын их засварын дараах дулаан техникийн туршилтыг хоёр талын тохиролцсон гэрээ болон хөтөлбөрийн дагуу 2019 оны 04-р сарын 02-ны 10 цагаас 17 цаг 30 минутад дараах горимуудад хийж гүйцэтгэсэн болно. Үүнд:

- а). Дулаанжуулалтын горим буюу сэргээн халаах төхөөрөмжүүд болон үйлдвэр, дулаацуулгын тохируулгатай өглөг(отбор)-үүд залгаатай;
- б). Үйлдвэрийн тохируулгатай өглөг салгаатай, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд залгайтай;
- в). Өндөр даралтын халаагуурыг салгасан байхад;
- г). Дулаацуулгын өглөгийн уур тасархай байх тохиолдолд

Туршилтын үр дүнг харьцуулах зорилгоор тус турбиныг үйлдвэрлэсэн заводын

#### 1. ПТ-25-90/10М турбинд хийсэн дулаан техникийн туршилтын 5 хувилбар

ПТ-25-90/10М турбины дулаанжуулалтын горимын үзүүлэлтүүдийг 1-р хүснэгтэд харуулав.

ПТ-25-90/10М турбины урсгал хэсгийн туршилтын үндсэн үзүүлэлтүүд

1-р хүснэгт

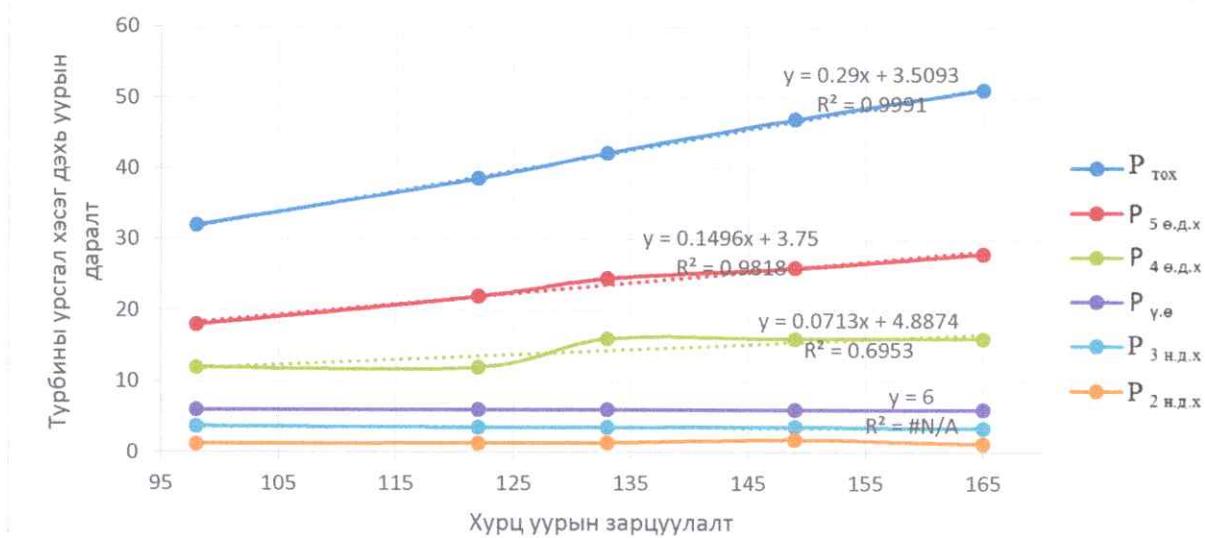
д/п	Хэмжигдэхүүний нэр	Хэм. нэгж	Турбогенераторын цахилгаан чадал, МВт				
			24.5	22.0	20.0	18.0	15
1.	Хурц уурын зарцуулалт	т/ц	165.0	149.0	133.0	122.0	98.0
2.	Хурц уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	86.6	88.8	89.4	88.9	90.6
3.	Хурц уурын температур	°C	531	534	536	535	536
4.	Тохируулгын үеийн даралт	кгх/см <sup>2</sup>	51.2	47.0	42.2	38.6	32.0
5.	Үйлдвэрийн уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	9.6	9.3	8.9	8.6	8.2
6.	Үйлдвэрийн уурын температур	°C	306	305	305	306	308
7.	Дулаацуулгын уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	1.37	1.38	1.52	1.49	1.45
8.	Дулаацуулгын уурын температур	°C	185	170	171	177	188
9.	Орчны агаарын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	0.893	0.894	0.895	0.894	0.893
10.	Конденсаторын сийрэгжилт	кгх/см <sup>2</sup>	0.785	0.816	0.816	0.826	0.826
11.	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт	кгх/см <sup>2</sup>	0.108	0.168	0.079	0.068	0.067
12.	Конденсаторын сийрэгжилт	%	87.9	91.275	91.173	92.393	92.49
13.	Уурын ханалтын температур	°C	45.5	72.4	73.8	77.1	78.3
14.	Үндсэн конденсатын температур	°C	45.5	42.0	40.0	39.0	37.5
15.	Тэжээлийн усны температур	°C	220	216	212	209	201
16.	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт	т/ц	40	39	35	29	28

Турбины дагуу хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон уурын даралтын уналтыг тодорхойлох замаар турбины ашиглалтын төлөв байдлыг тодорхойлж, үнэлгээ өгөх боломжтой байdag.

Үйлдвэрийн болон дулаацуулгын тохируулагатай өглөг(отбор)-үүд, өндөр даралтын халаагуур залгаатай байхад турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарлыг 2-р хүснэгт болон 1-р зурагт үзүүлэв.

Турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон  
хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарал

д/д	Хурц уурын зарцуулалт ( $D_0$ ), т/ц	2-р хүснэгт						
		$P_{\text{тох}}$	$P_{5 \text{ е.д.х}}$	$P_{4 \text{ е.д.х}}$	$P_{Y.e}$	$P_{3 \text{ н.д.х}}$	$P_{2 \text{ н.д.х}}$	$P_{1 \text{ н.д.х}}$
1.	165	51.2	28	16	6	3.4	1.2	-
2.	149	47	26	16	6	3.6	1.8	-
3.	133	42.2	24.5	16	6	3.5	1.35	-
4.	122	38.6	22	12	6	3.5	1.3	-
5.	98	32	18	12	6	3.7	1.2	-
								0.067



1-р зураг. Турбины урсгал хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процесс болон  
хурц уурын зарцуулалтын хоорондох хамаарал

ПТ-25-90/10M турбины сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн температурын напорын  
судалгаа, тооцооны үр дүн

3-р хүснэгт

д/ д	Үзүүлэлтүүдийн нэр	Хэмж. нэгж	Сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн нэр					
			ӨДХ - 5	ӨДХ - 4	Деаэратор	НДХ - 3	НДХ - 2	НДХ - 1
А. Үйлдвэрийн тооцоот горимоор:								
1	Тэжээлийн усны гарах температур	°C	215	186	158	138	113	93

2	Тэжээлийн усны орох температур	°C	186	158	138	113	93	47
3	Тэжээлийн усны халалт	°C	29	28	20	25	20	46
4	Халаагдаж байгаа усны зарцуулалт	t/ц	170,3	170,3	165	165	89	74,6
5	Халааж байгаа уурын зарцуулалт	t/ц	9,4	3,58	1,8	11,3	3,1	6,3
6	Халааж байгаа уурын температур	°C	410	330	278	184	124	106
7	Халааж байгаа уурын ханалтын температур	°C	234,6	204,8	158	154,8	125	104
8	Температурын напор	°C	19,6	18,8	0	16,8	12	11

I. Туршилтын 1- хувилбар Nц = 24,5 МВт

9	Усны зарцуулалт	t/ц	168,2	168,2	-	26	26	26
10	Усны гарах температур	°C	219	193	158	132	95	67
11	Усны орох температур	°C	193	158	132	95	67	46
12	Усны халалт	°C	26	35	26	37	28	21
13	Уурын зарцуулалт	t/ц	5,6	8	1,2	2	1,1	0,3
	Уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	28	16	6	3,4	1,2	-
14	Уурын температур	°C	390	320	278	276	111	-
15	Уурын ханалтын температур	°C	228,98	200,43	158	137,18	104,25	-
16	Температурын напор	°C	9,98	7,43	0	5,18	9,25	-

II. Туршилтын 2- хувилбар Nц = 22 МВт

17	Усны зарцуулалт	t/ц	149	149	2	49,1	49,1	49,1
16	Усны гарах температур	°C	216	193	158	135	94	58
17	Усны орох температур	°C	192	158	140	94	58	42
18	Усны халалт	°C	24	35	18	41	36	16
19	Уурын зарцуулалт	t/ц	4,8	8,4	2,1	2,5	1,2	0
	Уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	26	16	6	3,6	1,8	-
20	Уурын температур	°C	390	330	278	229,7	108	-
21	Уурын ханалтын температур	°C	224,99	200,43	158	139,18	116,33	-
23	Температурын напор	°C	8,99	7,43	0	4,18	22,33	-

III. Туршилтын 3- хувилбар Nц = 20 МВт

16	Усны зарцуулалт	t/ц	133	133	-	18,1	18,1	11,6
	Усны гарах температур	°C	213,5	191	158	134	94	59
17	Усны орох температур	°C	191	158	134	94	59	40
18	Усны халалт	°C	22,5	33	24	40	35	19
19	Усны зарцуулалт	t/ц	-	-	-	-	-	-
20	Уурын зарцуулалт	t/ц	4,2	8,1	7,9	2,1	2	0,5
	Уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	24,5	16	6	3,5	1,35	-

21	Халааж байгаа уурын температур	°C	384	310	197	160	118	-
23	Уурын ханалтын температур	°C	221,83	201,91	158	138,19	107	-
24	Температурын напор	°C	8,33	10,91	0	4,19	13	-

VI. Туршилтын 4- хувилбар  $N_{ц} = 18 \text{ МВт}$

25	Усны зарцуулалт	t/ц	125,5	125,5	-	27	27	27
26	Усны гарах температур	°C	208,3	183	158,1	134	92	57
27	Усны орох температур	°C	186,3	158,1	134	92	57	39
28	Усны халалт	°C	22	24,9	24,1	42	35	18
29	Уурын зарцуулалт	t/ц	4,1	9	7	2	1,1	0,6
30	Уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	22	12	6	3,5	1,3	-
31	Уурын температур	°C	382	368	278	161	118	-
32	Уурын ханалтын температур	°C	216,23	187,08	158,1	138	106,56	-
33	Температурын напор	°C	7,93	4,08	0	4	14,56	1

V. Туршилтын 5- хувилбар  $N_{ц} = 15 \text{ МВт}$

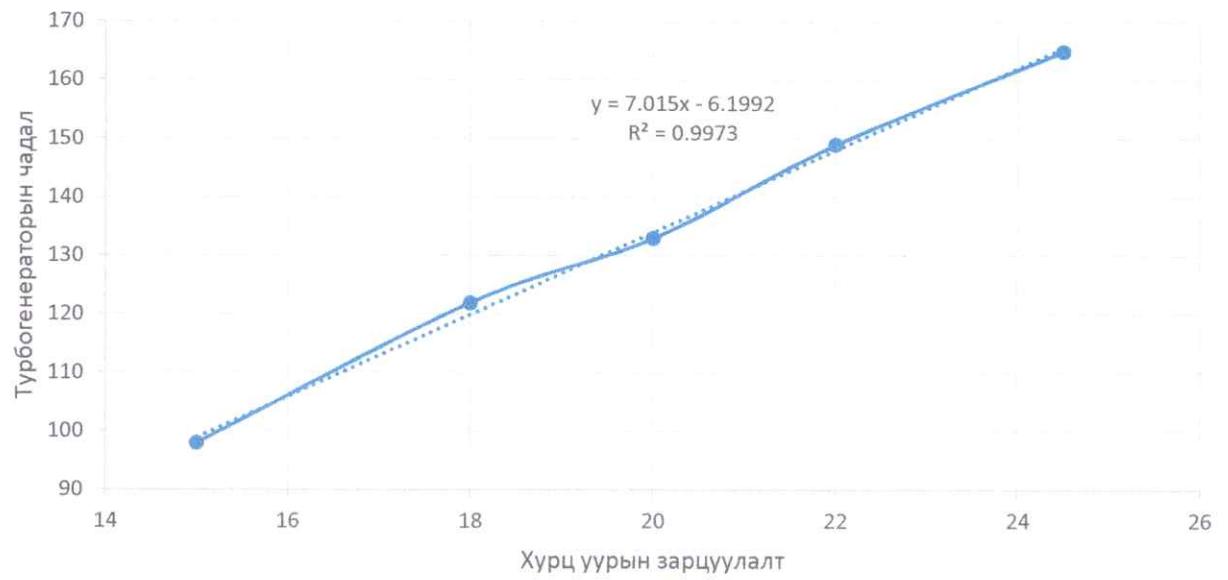
16	Усны зарцуулалт	t/ц	100,1	100,1	-	10,9	10,9	10,9
	Усны гарах температур	°C	201	183	158	133	90	55
17	Усны орох температур	°C	183	158	133	90	55	38
18	Усны халалт	°C	18	25	25	43	35	17
19	Уурын зарцуулалт	t/ц	4	7,7	6,5	1,9	1	0,7
20	Уурын температур	°C	400	370	278	238	100	98
	Уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	18	12	6	3,7	1,2	-
21	Уурын ханалтын температур	°C	206,14	188,92	158	140,15	104,25	-
23	Температурын напор	°C	5,14	5,92	0	7,15	14,25	-

2. ПТ-25-90/10М турбины төхөөрөмжийн ургал хэсэг болон сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн ажиллагааны төлөв байдал

Турбогенераторын цахалгаан чадал ба хурц уурын зарцуулалтын хамаарал

4-р хүснэгт

д/ д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Турбогенераторын чадал, МВт				
			15	18	20	22	24,5
1.	Хурц уурын зарцуулалт	t/ц	98,0	122,0	133,0	149,0	165,0

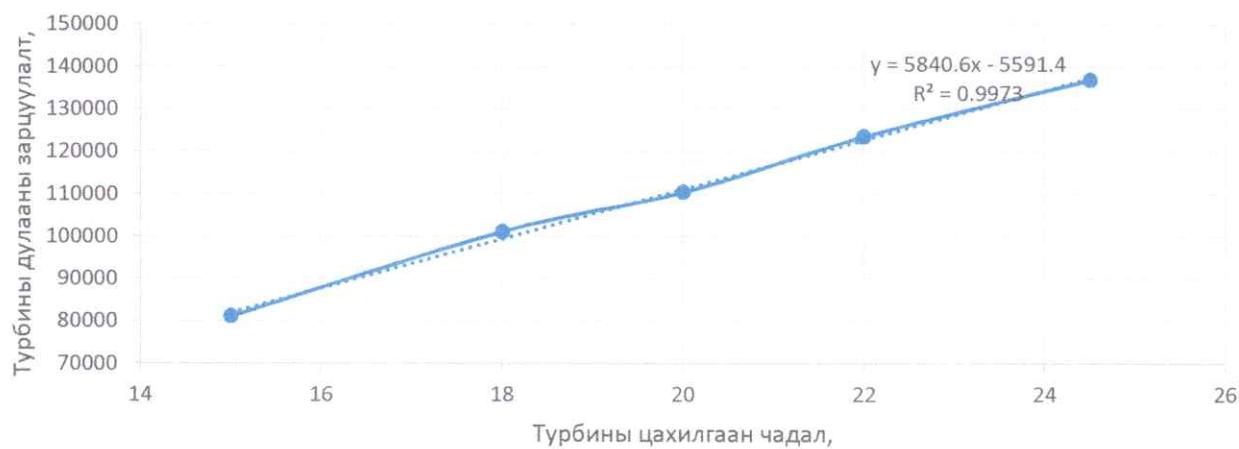


2-р зураг. Турбинд цахилгаан чадал ба хурц уурын зарцуулалтын хамаарал

Турбины дулааны зарцуулалт ба цахилгаан чадлын хамаарал

5-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Турбины дулааны зарцуулалт, мян.ккал/ц				
			81124.82	101137.7	110399.5	123609.5	136906.7
1.	Турбины цахилгаан чадал	МВт	15	18	20	22	24.5



3-р зураг. Турбины цахилгаан чадлын ба дулааны зарцуулалтын хамаарал

Турбины дулааны хувийн зарцуулалт ба цахилгаан чадлын хамаарал

6-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Дулааны хувийн зарцуулалт, ккал/кВт.ц				
			5408.3	5618.8	5520.0	5618.6	5588.0
1.	Турбины чадал	МВт	15	18	20	22	24.5

Турбины цахилгаан чадал ба уурын хувийн зарцуулалтын хамаарал

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Цахилгаан чадал, МВт					7-р хүснэгт
			15	18	20	22	24.5	
1.	Уурын хувийн зарцуулалт	кг/кВт.ц	6.53	6.78	6.65	6.77	6.73	

Судалгаа, туршилтын дунгээс үзэхэд уурын хувийн зарцуулалт нь тооцоот зарцуулалтаас 0.17 кг-аар их гарч байна.

**ӨДХ-ын ашиглалтын түвшинг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд:**

ӨДХ-ын температурын напорыг 1-р томъогоор олно.

$$\delta t = t_{x,t} - t_2, \quad (1)$$

Өндөр даралтын халаагуурын хувийн дулааны ачааллыг 2-р томъёогоор олно. Өндөр даралтын халаагуурын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг 4-р хүснэгтэд харуулав.

$$q = \frac{G_{t,y} C_{t,y} (t_{2,\theta,d,x} - t_{1,\theta,d,x})}{F_{\theta,d,x}} \cdot 10^3, \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (2)$$

Туршилт, тооцоонд тулгуурлан сэргээн халаах төхөөрөмжүүдийн температурын напорыг ольё.

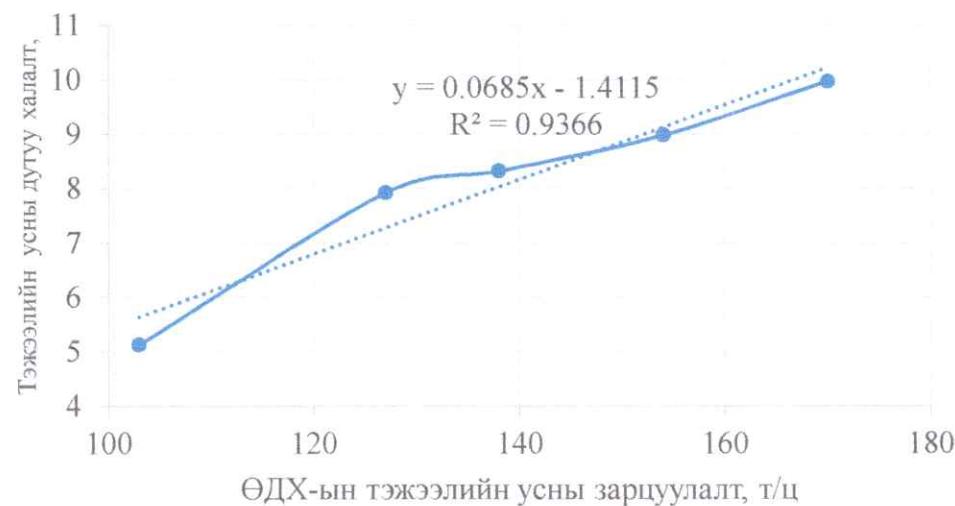
**“ӨДХ-5”-ын ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүд**

8-р хүснэгт						
ӨДХ-т орох тэжээлийн усны зарцуулалт, т, т/ц	Хувийн дулааны ачаалал, ккал/м <sup>2</sup> · °C	Халаагуурт орох уурын ханалтын температур ( $t_{x,\theta,d,x}$ ), °C	Халаагуурт орох тэжээлийн усны температур ( $t_{1,\theta,d,x}$ ), °C	Халаагуураас гарах тэжээлийн усны температур ( $t_{2,\theta,d,x}$ ), °C	Тэжээлийн усны халалт, ( $\Delta t_{\theta,d,x} = t_{2,\theta,d,x} - t_{1,\theta,d,x}$ ), °C	Тэжээлийн усны дутуу халалт, ( $\delta t = t_{x,\theta,d,x} - t_{2,\theta,d,x}$ ), °C
103	26485,7	183	201	18	5,14	183
127	39914,2	186,3	208,3	22	7,93	186,3
138	44357,1	191	213,5	22,5	8,33	191
154	52800	192	216	24	8,99	192
170	63142,8	193	219	26	9,98	193

ӨДХ-т тэжээлийн усны дутуу халалтыг тооцоот утгатай харьцуулахад зөвшөөрөгдөх хэмжээнд байна.

“ӨДХ-5”-ын тэжээлийн усны зарцуулалт ба температурын напорын хамаарал  
9-р хүснэгт

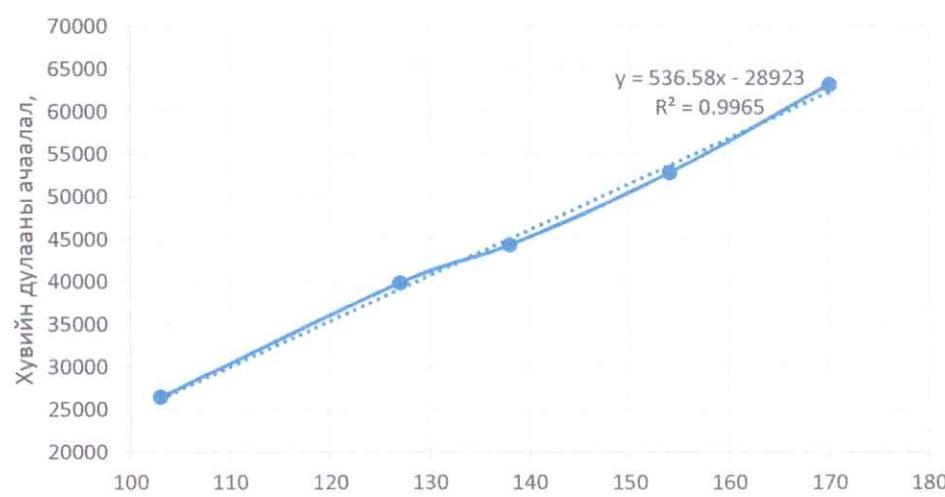
д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	“ӨДХ-5”-ын тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц				
			103	127	138	154	170
1.	Тэжээлийн усны дутуу халалт,	°C	5,14	7,93	8,33	8,99	9,98



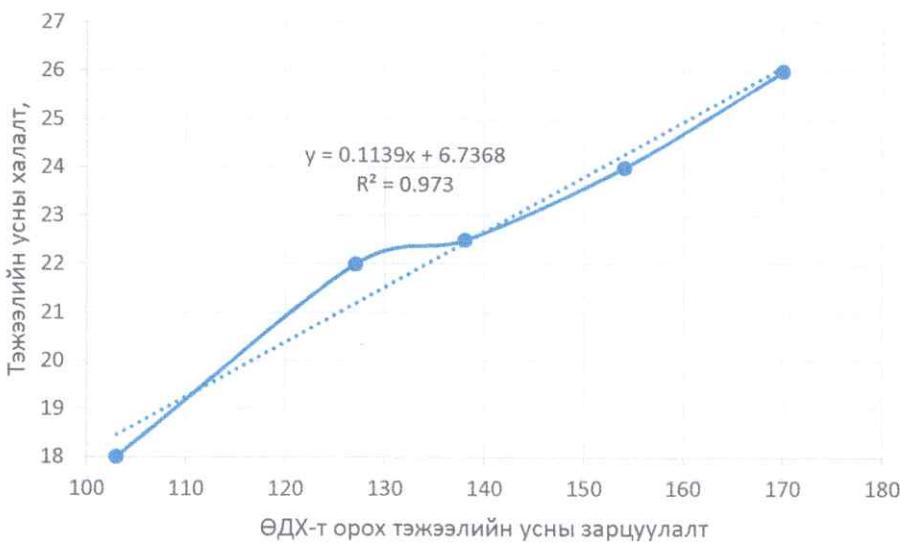
4-р зураг. “ӨДХ-5”-ын тэжээлийн усны зарцуулалт ба дулааны хувийн ачааллын харилцан хамаарал

10-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	“ӨДХ-5”-ын тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц				
			103	127	138	154	170
1	Дулааны хувийн ачаалал	ккал/м <sup>2</sup>	26485.7	45538.5	41400	50600	65571.4



5-р зураг. “ӨДХ-5”-ын ба тэжээлийн усны зарцуулалт ба дулааны хувийн ачаалал хоорондын хамаарал



6-р зураг. Тэжээлийн усны халалт ба ΘДХ-т орох тэжээлийн усны зарцуулалт

Туршилтаас үзэхэд ажиллагааны горимоос хамааран ΘДХ-уудад тэжээлийн усны халалт дундажаар  $26.8^{\circ}\text{C}$ , температурын напор  $9.0^{\circ}\text{C}$  байгаа бөгөөд тэжээлийн усны температур дундажаар  $212^{\circ}\text{C}$  байна.

ΘДХ-т хийсэн туршилт, тооцооноос үзэхэд техник ашиглалтын шаардлагыг хангаж байна.

#### Нам даралтын халаагуурын ашиглалтын байдлыг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд:

Нам даралтын халаагуур нь турбины үндсэн конденсатыг халаах зориулалттай гадаргуугийн дулаан солилцуулах төхөөрөмж юм. Халаах агент нь нам даралтын болон нягтруулгын системийн уур байна.

НДХ-ын ашиглалтын байдлыг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг 11-р хүснэгтэд харуулав. Нам даралтын халаагуурын хувийн дулааны ачааллыг 3-р томъёогоор олно.

$$q = \frac{G_{y,k} \cdot C_{y,k} \cdot (t_{2,n.d.x} - t_{1,n.d.x})}{F_{n.d.x}} \cdot 10^3, \text{ ккал}/\text{м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (3)$$

Үүнд:  $G_{y,k}$ - тэжээлийн усны зарцуулалт, т/ц;  $t_{2,n.d.x}$ - НДХ-аас гарч байгаа тэжээлийн усны температур,  $^{\circ}\text{C}$ ;  $t_{1,n.d.x}$ - НДХ-т орж байгаа тэжээлийн усны температур,  $^{\circ}\text{C}$ ;  $F_{n.d.x}$ - НДХ-ын халаах гадаргуу,  $\text{m}^2$ ;  $C_{y,k}$ - үндсэн конденсатын дулаан багтаамж,  $\text{ккал}/\text{кг} \cdot \text{м}^2 \cdot \text{ц} \cdot ^{\circ}\text{C}$ .

Нам даралтын халаагуурын ашиглалтын байдлыг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүд

11-р хүснэгт

НДХ-аар өнгөрөх үндсэн конденсатын зарцуулалт, т/ц	Хувийн дулааны ачаалал, $\text{ккал}/\text{м}^2 \cdot \text{ц} \cdot ^{\circ}\text{C}$	Халаагуурт орох уурын ханалтын температур ( $t_{x,o.o.x}$ ), $^{\circ}\text{C}$	Халаагуурт орох үндсэн конденсатын температур ( $t_{1,n.d.x}$ ), $^{\circ}\text{C}$	Халаагуур аас гарах үндсэн конденсатын температур ( $t_{2,n.d.x}$ ), $^{\circ}\text{C}$	Үндсэн конденсатын халалт, $(\Delta t_{o.o.x} = t_{2,o.o.x} - t_{1,o.o.x})$ , $^{\circ}\text{C}$	Конденсатын дутуу халалт, $(\delta t = t_{x,n.d.x} - t_{2,n.d.x})$ , $^{\circ}\text{C}$
10.9	5647.0	90	133	43	7	90
27	13662.7	92	134	42	4	92
18.1	8722.9	94	134	40	4	94

49.1	27212.0	94	140	46	-1	94
26	11590.4	95	132	37	7	95

НДХ-т үндсэн конденсатын дутуу халалтын хэмжээ 5...7°C хязгаарт байдаг.

НДХ- нь үндсэн конденсатыг халаах зориулалттай тул түүний хэвийн ажиллагааг хангах нөхцөлийг бүрдүүлж байх шаардлагатай. Туршилтаас узэхэд халаагууруудад үндсэн конденсатыг 132...140°C хуртэл халааж байна.

Нам даралтын халаагууруудын температур( $\delta t$ )-ын напор 9.0°C байгаа нь зөвшөөрөгдөх утгаас 1.5...2 дахин их байгаа тул халаах гадаргуу нь бохирдож, дулаан дамжуулалтын коэффициентыг бууруулсан байж болох юм. Иймд халаагууруудад засвар, үйтчилгээ хийхийн зэрэгцээ турбины дулааны схемийг нарийвчлан судалж, дутуу халалтад нөлөөлж байгаа шалтгааныг тогтоох шаардлагатай.

Турбины дунд даралтын хэсгийн харьцангуй дотоод АҮК ба урсгал хэсгийн уурын зарцуулалтын хоорондын хамаарал

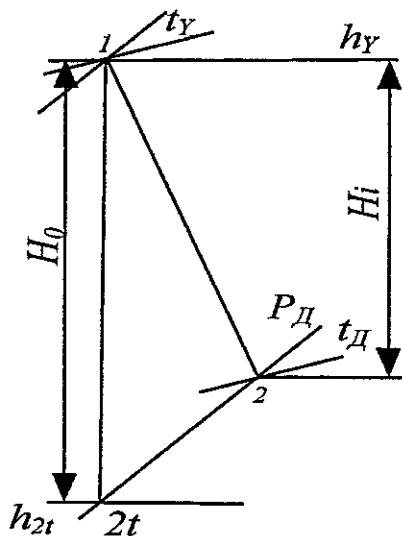
11-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлт үүдийн нэр	Хэмжих нэгж	Хэмжигдэхүүнийг тодорхойлох арга	Турбины урсгал хэсгээр өнгөарх уурын зарцуулалт, т/ц				
1.	Үйлдвэрийн уурын төлөв байдал	Даралт( $P_y$ ), кгх/см <sup>2</sup>	Туршилтаар	8,2	8,6	8,9	9,3	9,6
2.		Температур $t_y$ , °C	Туршилтаар	308	306	305	305	306
3.		Дулаан агуулалт( $h_y$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	733,5	732,5	731,3	731	730
4.	Дулаачуулгын уурын төлөв байдал	Даралт( $P_d$ ), кгх/см <sup>2</sup>	Туршилтаар	1,45	1,49	1,52	1,38	1,37
5.		Температур $t_d$ , °C	Туршилтаар	188	177	171	170	185
6.		Бодит дулаан агуулалт( $h_d$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	680,2	676,2	673,3	671	679
		Адиабат дулаан агуулалт( $h_{2a}$ ), ккал/кг	Үс, усны уурын хүснэгтээс	617,5	614,7	612,8	607,1	606
7.	ДДХ-ийн уурын дулаан агуулалт	Адиабат, ккал/кг	$\Delta H_o = h_y - h_{2a}$ ,	116	117,8	118,5	123,9	124
8.		Ашигтай, ккал/кг	$\Delta H_t = h_y - h_d$ ,	53,3	56,3	58	60	51
9.	ДДХ-ийн харьцангуй дотоод АҮК	$\eta_{oi}^{ДДХ}$		0.81	0,459	0,477	0,489	0,484
10.	ДДХ-т орох уурын зарцуулалт, т/ц	$G_{ДДХ}$		94.7	105,4	105,8	109,5	89,9
11.	ДДХ-ийн уурын дундаж зарцуулалт, т/ц	$G_{дун}^{ДДХ}$				83.6		
12.	Үйлдвэрийн уурын камерын дундаж даралт, кгх/см <sup>2</sup>	$P_y^{ДДХ}$				10.3		

Туршилт, тооцооноос үзэхэд тохируулга, үйлдвэрийн өглөг, өндөр даралтын халаагуур болон дулаачуулгын өглөгүүдийн уурын даралт тооцоот утгын ойролцоо гарч байгаагаас хараад роторын тэнхлэгийн шилжилт үүсгэхүйц хэмжээнд хүрээгүй боловч, бохирдолт үүссэнээс уурын дулаан уналт багасч, үеүдийн ашигт үйлийн коэффициентийг

бууруулахад нөлөөлөх нэг хүчин зүйл болж байна. Иймд турбины урсгал хэсгүүдийг цэвэрлэж, элэгдэж хуучирсан зарим эд ангиудыг солих шаардлагатай гэж үзэж байна.

ПТ-25-90/10M турбины дунд даралтын хэсэгт явагдах уурын тэлэлтийн процессыг 7-р зурагт харуулав.



7-р зураг. ПТ-25-90/10M турбины дунд даралтын хэсэгт явагдах  
уурын тэлэлтийн процесс

Эжекторын системийн ажиллагааны талаар:

Эжекторын системийн хэмжилтийн үндсэн үзүүлэлтүүд

12-р хүснэгт

Үзүүлэлтүүдийн нэр	Хэм. нэгж	Турбогенераторын цахилгаан чадал , МВт				
		23	20	18	16	14
Эжекторын уурын даралт	кгх/см <sup>2</sup>	10.3	10.2	10.3	10.3	10.5
Уурын даралт 1-р үе	кгх/см <sup>2</sup>	6.7	6.5	6.7	6.7	6.8
Уурын даралт 2-р үе	кгх/см <sup>2</sup>	7.1	7.0	7.1	7.1	7.4
Уурын температур 1-р үе	°C	197.0	199.2	205.2	204.7	198.3
Уурын температур 2-р үе	°C	196.5	199.7	202.8	203.0	198.3
Уур-агаарын холимогийн температуур	°C	80	85.5	82.8	81.8	79.7
Эжекторын уур-агаарын даралт	мм.у.б	1200				

Эжектороор соруулах уур-агаарын хольцыг хэмжээг 4-р томьёогоор олж болно.

$$G_x = 0.0057 [1 - 0.014(t_x - 60)] \cdot d^2 \sqrt{h}, \quad (4)$$

h – даралт, мм.у.б. , “U” маягийн манометрийн заалтаар;  $t_x$  – уур-агаарын хольцын температур, °C;  $d = 3.9$  мм – хэмжих диаграммын нүхний диаметр, мм.

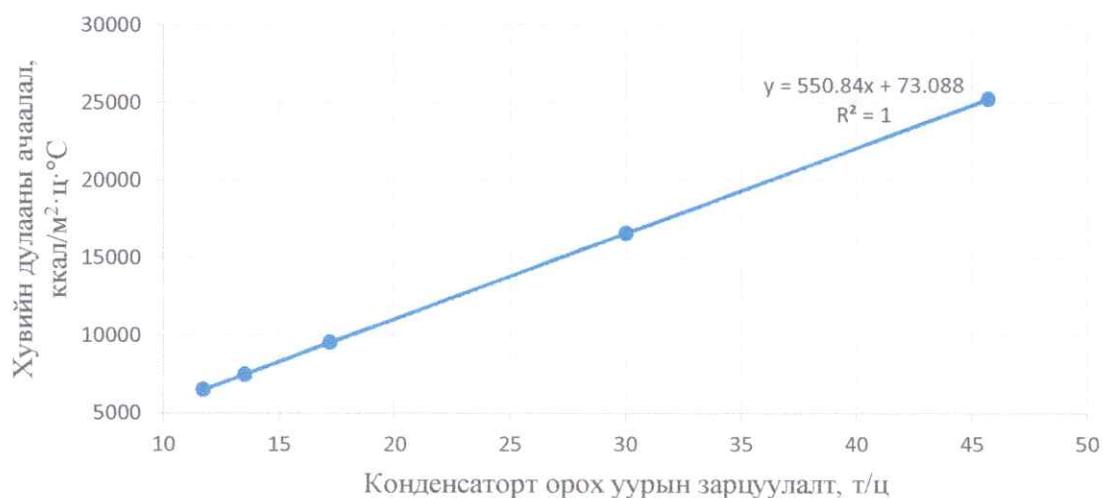
- Эжектороос гарч байгаа агаар-уурын хольцын шугамд температурын хэмжүүр тавих;
- Эжекторын хөргүүрт орж байгаа үндсэн конденсатын температур 70...80°C хүрч байгааг засвар, үйлчилгээ хийхдээ анхаарах;
- Эжекторын 1 ба 2-р үеүдэд үүсэх сийрэгжилт 40...52 % байгаа нь түүний ашиглалтын ажиллагаа хэвийн биш байгааг харуулах тул засах;
- Үндсэн эжекторын эд аngiудын төлөв байдлыг шалгаж, засвар үйлчилгээ хийх(усны шүүр, диффузор болон хурдаасгах суваг(сопло)-ийн диаметр, хэлбэр);

### 3. Конденсацийн системийн ашиглалааны байдал

Турбины конденсаторын төхөөрөмжид халаагдаад гарч байгаа хөргөлтийн усны температур нь конденсаторын тухайн даралтад харгалзах уурын ханалтын температураас ямагт бага хэмжээ( $t_x > t_{2x,y}$ )-тэй байдаг. Энэ температурыг **температурын напор** буюу хөргөлтийн усны дутуу халалт ( $\delta t = t_x - t_{2x,y}$ ) гэж нэрлэдэг. Конденсаторын төхөөрөмжийн ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн үзүүлэлтүүдийг хоорондох хамаарлыг 12-р хүснэгт, 8 ба 9-р зургуудад харуулав.

Конденсаторын төхөөрөмжийн ашиглалтын түвшинг илэрхийлэх үндсэн  
үзүүлэлтүүд

12-р хүснэгт				
Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт, кгх/см <sup>2</sup>	Конденсаторт орох уурын дулаан агуулалт( $h''$ ), ккал/кг	Үндсэн конденсатын дулаан агуулалт( $h'$ ), ккал/кг	Дулааны хувийн ачаалал( $q_k$ ), мян.ккал/м <sup>2</sup> · ц · °C
11.7	0.33	627.7	70.9	6514.6
13.5	0.348	628.0	72.2	7503.3
17.2	0.355	628.3	72.6	9558.0
30.0	0.416	630.1	76.8	16599.0
45.7	0.447	630.6	78.2	25244.7



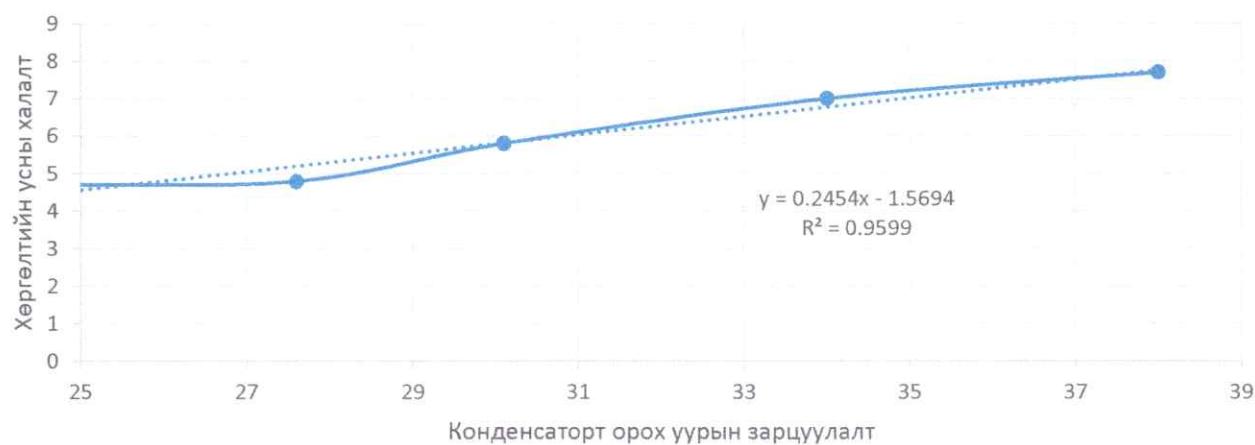
8-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба хувийн дулааны ачааллын харилцан хамаарал

Энэ графикаас үзэхэд конденсаторт орох уурын зарцуулалт нэмэгдэхэд конденсаторын хувийн дулааны ачаалал ихэсч, сийрэгжилт буурахад нөлөөлөх нэг хүчин зүйл болж байна. Хүснэгтээс харахад конденсаторын дулааны ачаалал нь тооцоот ачааллаас 2.0 дахин ихэссэн байна. Иймд конденсаторт нам даралтын халаагуурын конденсат болон бусад эх үүсгүүрээс нэмэлт дулааны ачаалал орж байгаатай холбоотой байж болохыг нягтлах шаардлагатай.

#### 4. Хөргөлтийн усны системийн ажиллагааны байдал

Хөргөлтийн системийн ашиглалтын үр ашгийг тодорхойлох үндсэн үзүүлэлтүүд  
13-р хүснэгт

Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц	Конденсаторын үнэмлэхүй дараалт, кгх/см <sup>2</sup>	Конденсатор дахь уурын ханалтын температур ( $t_x$ ), °C	Орох хөргөлтийн усны температур ( $t_{1x,y}$ ), °C	Гарах хөргөлтийн усны температур ( $t_{2x,y}$ ), °C	Хөргөлтийн усны халалт, ( $\Delta t = t_{2x,y} - t_{1x,y}$ ), °C	Температурын напор, ( $\delta t = t_x - t_{2x,y}$ ), °C
24.5	0.067	45.5	25.6	30.3	4.7	15.2
27.6	0.068	41	26.2	31	4.8	10
30.1	0.079	41.2	26.4	32.2	5.8	9
34	0.078	38	26	33	7	5
38	0.108	37.2	25.8	33.5	7.7	3.7

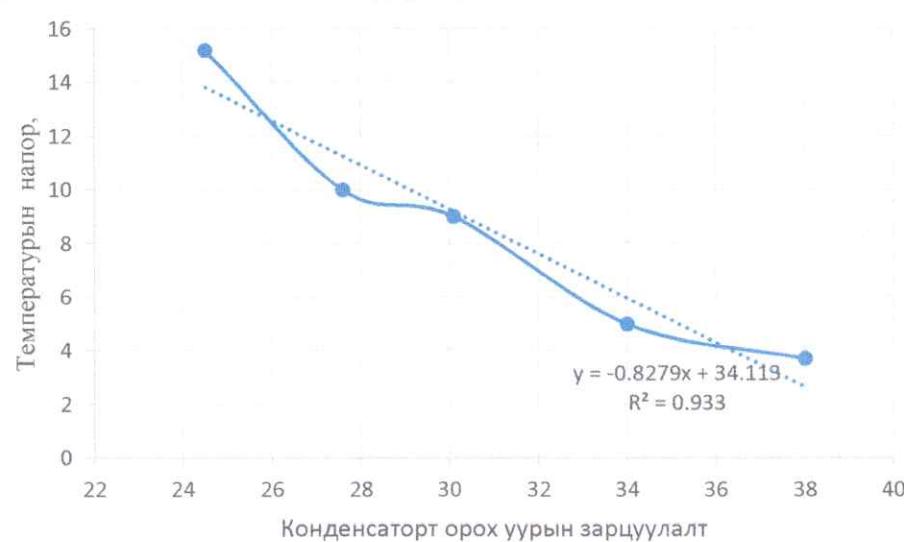


9-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба хөргөлтийн усны халалтын хамаарал

Судалгаа, тооцооноос үзэхэд хөргөлтийн усны дутуу халалт нь тооцоот утгаас 6.2 °C-ээр их байгаа нь конденсаторын хөргөлтийн усны хоолойнууд бохирдож, дулаан дамжуулалтын коэффициент буурснаас дулаан солилцооны процесс муу явагдаж байгааг харуулсан үзүүлэлт юм. Ийм учраас хөргөлтийн гадаргууг цэвэрлэх буюу шаардлагатай гэж үзвэл солих хэрэгтэй.

14-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц				
			24.5	27.6	30.1	34	38
1.	Температурын напор,	°C	15.2	10	9	5	3.7



9-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба температурын напорын хамаарал

Конденсаторын хувийн дулааны ачааллыг 5-р томъёогоор олно.

$$q_k = \frac{D_k \cdot (h'' - h')}{F_k} \cdot 10^3, \text{ ккал}/\text{м}^2 \cdot \text{ц}, \quad (5)$$

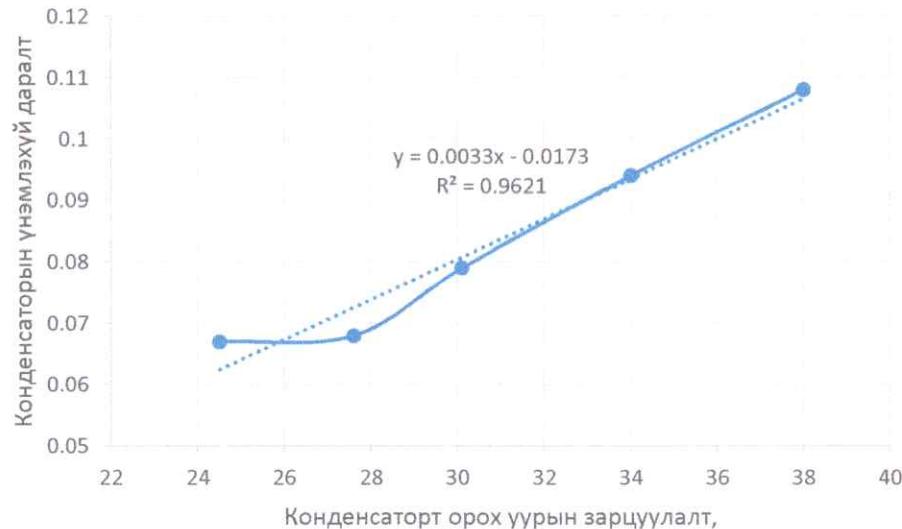
Үүнд:  $D_k$ - конденсаторт орж байгаа уурын зарцуулалт, т/ц;  $h''$ - уурын дулаан агуулалт, ккал/кг;

$h'$ - конденсатын дулаан агуулалт, ккал/кг;  $F_k$ - конденсаторын хөргөлтийн гадаргуу,  $\text{м}^2$ .

Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба конденсаторын үнэмлэхүй даралтын хамаарал

15-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Конденсаторт орох уурын зарцуулалт, т/ц				
			24.5	27.6	30.1	34	38
1.	Конденсаторын үнэмлэхүй даралт	кгх/см <sup>2</sup>	0.067	0.068	0.079	0.094	0.108

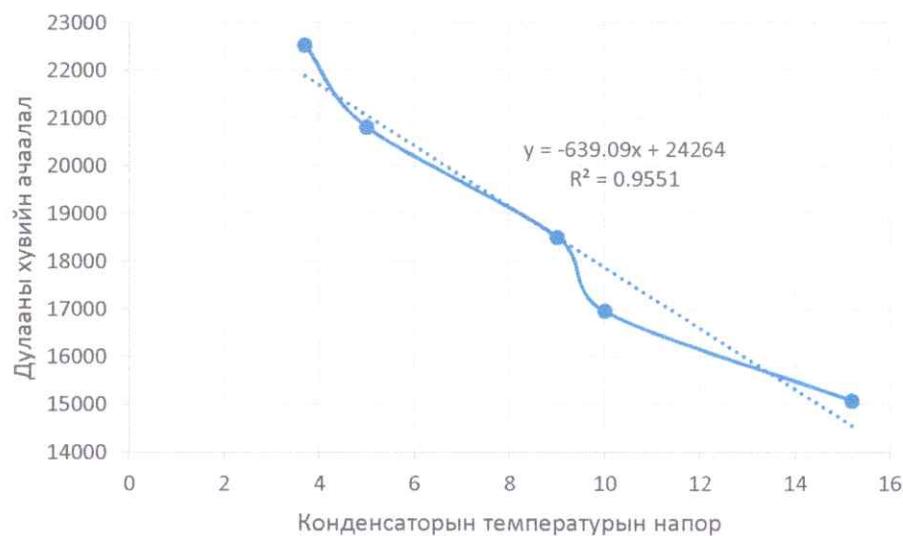


10-р зураг. Конденсаторт орох уурын зарцуулалт ба үнэмлэхүй даралтын хамаарал

Конденсаторын температурын напор ба дулааны хувийн зарцуулалтын хамаарал

16-р хүснэгт

д/д	Үзүүлэлтийн нэр	Хэмжих нэгж	Дулааны хувийн ачаалал, мян.ккал/м <sup>2</sup>				
			15079.9	16958.5	18510.6	20818.1	22535.8
1.	Конденсаторын температурын напор	°C	15.2	10	9	5	3.7



11-р зураг. Конденсаторын температурын напор ба дулааны хувийн ачааллын хамаарал

## 11. Турбогенераторын холхивчуудын ажиллагааны байдал

I. Үйлдвэр, дулаацуулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд хэвийн залгаатай, №=15 МВт байх горим

Холхивчуудын температурын горим:

17-р хүснэгт

Тосны температур, °C	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Холхивчид орох тосны температур	38.2	31.6	31.6	30.8	29.6	28.6
	37.8	31.3	31.3	30.5	30.8	28.5
	37.8	33.3	33.3	31.9	31.3	29.8
Дундаж	<b>37.9</b>	<b>32.1</b>	<b>32.1</b>	<b>31.1</b>	<b>30.6</b>	<b>29.0</b>
Холхивчоос гарах тосны температур	43.7	37.2	37.2	36.1	31.3	32.6
	41.7	<b>37.8</b>	<b>37.8</b>	<b>36.4</b>	<b>31.2</b>	<b>31.6</b>
	42.8	38.5	38.5	36.8	32.2	33.3
Дундаж	<b>42.7</b>	<b>37.8</b>	<b>37.8</b>	<b>36.4</b>	<b>31.6</b>	<b>32.5</b>

Холхивчуудын доргионы байдал:

18-р хүснэгт

Холхивчуудын доргио, мм/с	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Босоо	3.8	1.2	4.3	1.8	0.6	1.7
	3.7	1.3	4.2	1.7	0.6	1.6
	3.8	1.3	4.2	1.7	0.6	1.5
Дундаж	<b>3.8</b>	<b>1.3</b>	<b>4.2</b>	<b>1.7</b>	<b>0.6</b>	<b>1.6</b>
Хэвтээ	2.7	1.2	4	3.4	1.5	1.6
	2.7	1.1	4.3	3.4	1.6	1.5
	2.9	1.2	4.3	3.4	1.6	1.6
Дундаж	<b>2.8</b>	<b>1.2</b>	<b>4.2</b>	<b>3.4</b>	<b>1.6</b>	<b>1.6</b>
Тэнхлэг	0.7	-	-	3.4	2.8	3.8
	0.7	-	-	3.3	2.7	3.9
	0.8	-	-	3.2	2.8	3.8
Дундаж	<b>0.7</b>			<b>3.3</b>	<b>2.8</b>	<b>3.8</b>

II. Үйлдвэр, дулаацуулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд хэвийн залгаатай, №=18 МВт байх горим

Холхивчуудын температурын горим:

## 19-р хүснэгт

Тосны температур, °C	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Холхивчид орох тосны температур	37.3	32.1	32.1	30.1	29.3	27.3
	37.2	31.2	31.2	31.5	30.4	28.9
	37.1	31.2	31.2	31.5	29.9	27.6
Дундаж	<b>37.2</b>	<b>31.5</b>	<b>31.5</b>	<b>31.0</b>	<b>29.9</b>	<b>27.9</b>
Холхивчоос гарах тосны температур	41.6	37.4	37.4	32.6	30.2	30.3
	42.1	37.2	37.2	33.7	30.3	31.2
	43.9	38.4	38.4	36.1	31	29.9
Дундаж	<b>42.5</b>	<b>37.7</b>	<b>37.7</b>	<b>34.1</b>	<b>30.5</b>	<b>30.5</b>

Холхивчуудын доргионы байдал:

## 20-р хүснэгт

Холхивчуудын доргио, мм/с	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Босоо	3.5	1.3	4.1	2.4	0.6	1.7
	3.9	1.2	4.2	2	0.6	1.7
	4	1.3	4.1	2.3	0.6	1.7
Дундаж	<b>3.8</b>	<b>1.3</b>	<b>4.1</b>	<b>2.2</b>	<b>0.6</b>	<b>1.7</b>
Хэвтээ	3.4	1.3	4.5	3.6	1.7	1.6
	3.6	1.3	4.7	3.5	1.6	1.6
	3.3	1.3	4.3	3.5	1.6	1.6
Дундаж	<b>3.4</b>	<b>1.3</b>	<b>4.5</b>	<b>3.5</b>	<b>1.6</b>	<b>1.6</b>
Тэнхлэг	0.9	-	-	3.5	2.8	3.4
	0.8	-	-	3.5	2.8	3.3
	0.9	-	-	3.6	2.6	3.2
Дундаж	<b>0.9</b>			<b>3.5</b>	<b>2.7</b>	<b>3.3</b>

III.Үйлдвэр, дулаануулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд хэвийн залгаатай, №=20  
МВт байх горимд  
Холхивчуудын температурын горим

## 21-р хүснэгт

Тосны температур, °C	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Холхивчид орох	37	30	30	28.2	27.8	27

тосны температур	37.1	33.4	33.4	28.9	27.5	26.7
	37.7	31.8	33.5	28.7	29.5	27.1
Дундаж	<b>37.3</b>	<b>31.7</b>	<b>32.3</b>	<b>28.6</b>	<b>28.3</b>	<b>26.9</b>
Холхивчоос гарах тосны температур	42	38	38	34	31	31
	41.2	33.4	37.4	31.1	29.2	30.1
	42.3	38.8	38.5	34.1	30.5	30.6
Дундаж	<b>41.8</b>	<b>36.7</b>	<b>38.0</b>	<b>33.1</b>	<b>30.2</b>	<b>30.6</b>

### Холхивчуудын доргионы байдал

22-р хүснэгт

Холхивчуудын доргио, мм/с	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Босоо	3.9	1.2	4.1	2.6	0.6	1.7
	3.8	1.2	4.4	2.5	0.5	1.8
	3.7	1.1	4.3	2.3	0.6	1.7
Дундаж	<b>3.8</b>	<b>1.2</b>	<b>4.3</b>	<b>2.5</b>	<b>0.6</b>	<b>1.7</b>
Хэвтээ	2.7	1.2	4.3	3.9	1.6	1.6
	2.7	1.2	4.6	3.9	1.6	1.6
	2.8	1.2	4.2	3.5	1.6	1.6
Дундаж	<b>2.7</b>	<b>1.2</b>	<b>4.4</b>	<b>3.8</b>	<b>1.6</b>	<b>1.6</b>
Тэнхлэг	1	-	-	3.8	2.9	2.8
	1.1	-	-	3.7	3	2.8
	1.1	-	-	5.3	3	2.6
Дундаж	<b>1.1</b>	-	-	<b>4.3</b>	<b>3.0</b>	<b>2.7</b>

III.Үйлдвэр, дулаацуулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд хэвийн залгаатай,  
№=22 МВт байх горим

### Холхивчуудын температурын горим

23-р хүснэгт

Тосны температур, °C	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Холхивчид орох тосны температур	38.9	35.3	35.3	35.5	33.2	32.2
	39.4	34.5	34.5	33.2	32.4	31.9
	39.1	34.7	34.7	33	32.3	31.1
Дундаж	<b>39.1</b>	<b>34.8</b>	<b>34.8</b>	<b>33.9</b>	<b>32.6</b>	<b>31.7</b>
Холхивчоос гарах тосны температур	44.1	40.6	40.6	37.7	34	35
	44.3	40.2	40.2	37.3	33.4	34.9
	43.1	40.9	40.9	37.2	33.4	34.5
Дундаж	<b>43.8</b>	<b>40.6</b>	<b>40.6</b>	<b>37.4</b>	<b>33.6</b>	<b>34.8</b>

## Холхивчуудын доргионы байдал

24-р хүснэгт

Холхивчуудын доргио, мм/с	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Босоо	4.3	1.1	4.2	2.5	0.6	1.7
	4.2	1.1	4.1	2.2	0.6	1.7
	4.3	1.2	4.2	2.5	0.7	1.8
Дундаж	<b>4.3</b>	<b>1.1</b>	<b>4.2</b>	<b>2.4</b>	<b>0.6</b>	<b>1.7</b>
Хэвтээ	4	1.4	4.6	3.5	1.8	1.7
	3.9	1.6	4.6	3.6	1.7	1.6
	3.9	1.4	4.3	3.4	1.7	1.6
Дундаж	<b>3.9</b>	<b>1.5</b>	<b>4.5</b>	<b>3.5</b>	<b>1.7</b>	<b>1.6</b>
Тэнхлэг	1.1	-	-	3.9	2.6	2.2
	1	-	-	4.1	2.7	2.2
	1	-	-	4.3	3.1	2.4
Дундаж	<b>1.0</b>	-	-	<b>4.1</b>	<b>2.8</b>	<b>2.3</b>

IV.Үйлдвэр, дулаацуулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд хэвийн залгаатай,  
№=25 МВт

## Холхивчуудын температурын горим

25-р хүснэгт

Тосны температур, °C	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Холхивчид орох тосны температур	39.9	34.2	34.2	33.2	32.3	31.2
	40.6	35.1	35.1	33.2	32.1	30.6
Дундаж	<b>40.3</b>	<b>34.7</b>	<b>34.7</b>	<b>33.2</b>	<b>32.2</b>	<b>30.9</b>
Холхивчоос гарах тосны температур	43.1	40.3	40.3	37.4	33.6	34.5
	43.6	39.7	39.7	37.5	32.9	34
Дундаж	<b>43.4</b>	<b>40.0</b>	<b>40.0</b>	<b>37.5</b>	<b>33.3</b>	<b>34.3</b>

## Холхивчуудын доргионы байдал

26-р хүснэгт

Холхивчуудын доргио, мм/с	Турбогенераторын холхивчуудын дугаар					
	1	2	3	4	5	6
Босоо	3.9	1	4.4	2.6	0.7	1.7
	4	1.1	4.4	2.5	0.7	1.7

<b>Дундаж</b>	<b>4.0</b>	<b>1.1</b>	<b>4.4</b>	<b>2.6</b>	<b>0.7</b>	<b>1.7</b>
<b>Хэвтээ</b>	3.1	1.2	4.8	3.5	1.8	1.6
	2.9	1.3	4.6	3.5	1.7	1.7
<b>Дундаж</b>	<b>3.0</b>	<b>1.3</b>	<b>4.7</b>	<b>3.5</b>	<b>1.8</b>	<b>1.7</b>
	0.9	-	-	4.3	2.9	2.3
<b>Тэнхлэг</b>	0.9	-	-	4.2	2.6	3
	-	-	-	-	-	-
<b>Дундаж</b>	<b>0.9</b>	-	-	<b>4.3</b>	<b>2.8</b>	<b>2.7</b>

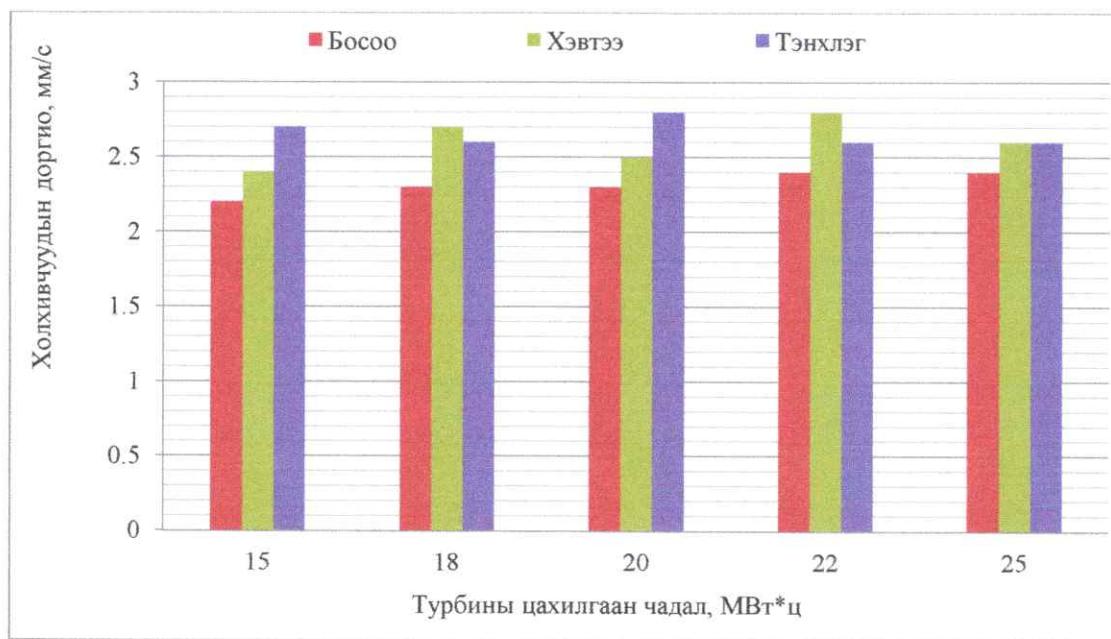
**IV.Үйлдвэр, дулаацуулга, сэргээн халаах төхөөрөмжүүд залгаатай ажиллаж байх**

**дулаацуулгын горим**

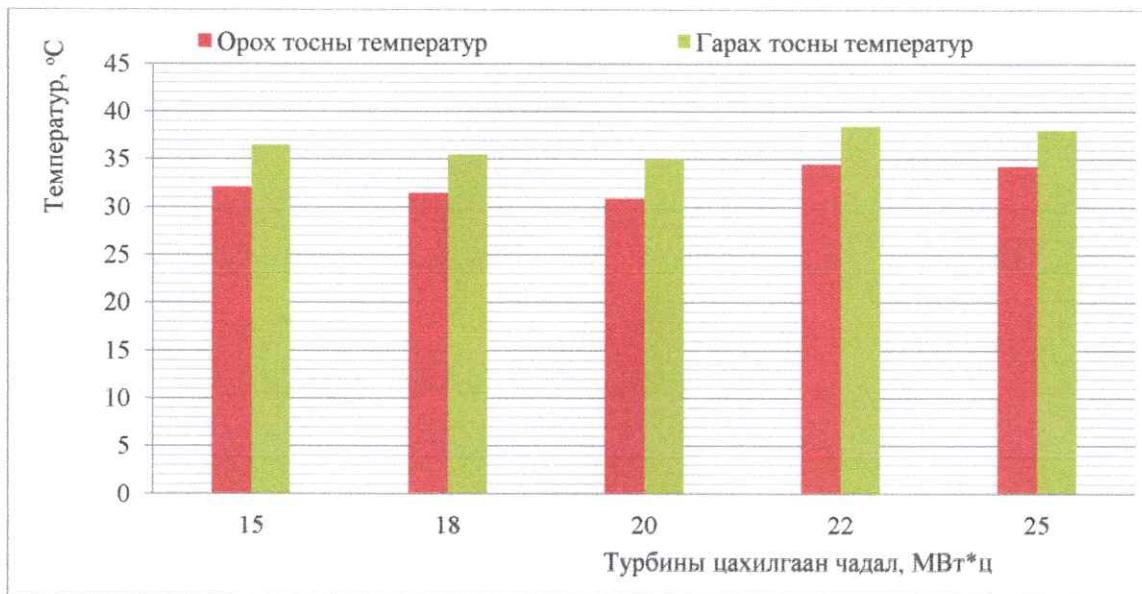
**Холхивчудын температурын горим**

27-р хүснэгт

Турбогенераторын цахилгаан чадал, МВт	Босоо	Хэвтээ	Тэнхлэг	Орох тосны температур, °C	Гарах тосны температур, °C
15	2.2	2.4	2.7	32.1	36.56
18	2.3	2.7	2.6	31.5	35.5
20	2.3	2.5	2.8	30.9	35.1
22	2.4	2.8	2.6	34.5	38.5
25	2.4	2.6	2.6	34.3	38.1



12-р зураг. Турбины цахилгаан чадал ба холхивчны доргио



13-р зураг. Турбины цахилгаан чадал ба холхивчны тосны температур

Хэмжилтээс үзэхэд холхивчуудын ажиллагааны байдал болон доргионы хэмжээ ТАД-ийн шаардлага хангаж байна. Холхивчуудад орж байгаа тосны халууныг хэт багасгах буюу ихэсгэх нь доргио гарахад нөлөөлөх тул анхаарч, түүнийг 35...40°C байхаар байнга тохируулж ажиллах хэрэгтэй.

#### Туршилтад оролцсон хүмүүс:

1. Д.Алтанмөнх - Турбины туршилт, тохируулгын инженер
2. Д.Хангал - ΘДС-ын турбин цехийн ашиглалтын инженер
3. Д.Лхагвадаш- Турбины хэсгийн ээлжийн дарга
4. Ч.Дашпунцаг- ЭХС-ийн багш, зөвлөх инженер
5. Б.Баттөр- ЭХС-ийн ахлах багш
6. Б.Ариун мөнх- Турбины машинч
7. Г.Ганцолмон- Турбины машинч
8. Т.Түмэн-Өлзий- Бойлерын машинч
9. О.Солонго- ЭХС-ийн магистрант

#### Туршилтад ашиглансан багаж, хэрэгсэлүүд:

1. Давтамжийн хэмжүүр-Частотомер Ø5043 №4036, ГОСТ 7590-78, класс точности 0.1
2. Барометр
3. Лазерын термометр
4. Уур-агаарын холимогийн хэмжүүр
5. Усны зарцуулалтын хэмжүүр

## **Дүгнэлт**

1. “ТГ-8” турбогенераторт их засварын өмнө хийсэн дулаан техник, тохируулгын системийн туршилттар тоноглолуудад илэрүүлсэн гэмтэл, доголдолыг бүрэн зассан гэж үзэж байна.
2. Туршилтаар тогтоосон тооцооны үр дүнг цаашид турбины төрхөөрөмжийн техник эдийн засгийн үзүүлэлтүүдийг судалж, дүгнэлт гаргахад тулгуур материал болгон ашиглах боломжтой гэсэн дүгнэлт хийж байна.

## **Зөвлөмж**

1. Турбинд дулаан техникийн болон тохируулгын системийн туршилт хийж, дулааны болон чадлын балансыг тодорхойлоход хэмжих хэргсэл дутагдалтай байгаа тул юуны дулаацуулгын отбор(өглөг)-т зарцуулалтын хэмжүүр тавих шаардлагатай;
2. ТГ-8 турбины нам даралтын халаагуурын конденсатыг үндсэн конденсатын шугаманд өгдөг схемийг хэрэгжүүлэх нь вакуумыг нэмэгдүүлэхэд тодорхой хэмжээгээр нөлөөлнө гэж үзэж байна.
3. Конденсаторын төхөөрөмжийн үнэмлэхий даралтыг тухайн цагт тодорхойлоход орчны агаарын даралтыг мэдэх хэрэгтэй тул барометрийг ажлын байранд байлгах нь зүйтэй байна.
4. Турбины төхөөрөмжид дулаан техникийн туршилт хийх нэгдсэн аргачлалыг боловсруулж, батлуулан цаашид тогтмол мөрдөж ажиллах нь зүйтэй.

## **Ашигласан хэвлэл**

1. П.Н.Шляхин , М.Л.Бершадский “Краткий справочник по паротурбинным установкам”, М, Энергия ,1970, 216 с.,с ил.
2. Г.Г.Шкловер, О.О.Мильман “Исследование и расчёт конденсационных устройств паровых турбин”, М,Энергоатомиздат,1985,240с.,с ил.
3. Ю.М.Бродов, Р.З.Савельев “Конденсационные установки паровых турбин”, М,Энергоатомиздат,1994,288 с. с ил.
4. Ч.Дашпунцаг “Урын турбины тос хангамж ба автомат тохируулгын систем”, УБ, “Соёмбо притинг” үйлдвэр, 214 х
5. В.А.Молочек “Ремонтпаровыхтурбин”, М, Энергия, 1968, 376 с.с или.
6. Эрчим хүчний тоног төхөөрөмж, байгууллагын техник ашиглалтын дүрэм, УБ,2003 он,
7. Сахаров А.М. “Тепловые испытания паровых турбин”, М,:Энергоатомиздат, 1990, 238с.: ил.
8. М.А.Ухоботин “Испытание паровых турбогенераторов”, Госэнергоиздательство, М-Л, 1952, 96с