

REAKTOR RA

3.11.1964. godine

KRA-20



CS06RA802

### Z A K L J U Č C I

sa sastanka Stručnog kolegijuma Reaktora RA održanog na dan 2 i 3. novembra 1964. godine

#### DNEVNI RED:

1. Analiza rada reaktora na snazi od 6,5 MW hladjenog protokom teške vode od 250 m<sup>3</sup>/h (2 pumpe na 1500 o/min).
2. Odluke o daljem radu reaktora RA.
3. Dalje pripreme u vezi rada reaktora RA sa smanjenim hladjenjem u forsiranom režimu.
4. Izveštaj o Savetovanju MAAE u Bukureštu od 26-31.10. 1964. godine (podnositelj izveštaja Ing. P.Strugar).
5. Tekući poslovi u nastupajućem periodu.

#### SASTANKU PRISUSTVOVALI:

Ing. M.Pavićević, Ing. D.Milošević, Ing. M.Nikolić,  
Ing. M.Milošević, Ing. B.Poznanović, Ing. B.Popović,  
Ing. A.Bratić, Ing. P.Strugar, Ing. N.Rajić, Ing. S.  
Mitrović, V.Nikolić, J.Milić, J.Radićević, i A. Borovićević.

#### ZAKLJUČCI I ODLUKE:

1. Razmatrajući do sada izvršene pripreme za rad reaktora hladjenog pri radu pumpi teške vode 2 x 1500 o/min, preliminarna hidraulična merenje izvršena za vreme stajanja reaktora u septembru i oktobru o.g., kao i stičena iskustva iz probnog 24-časovnog rada reaktora na 6,5 MW sa reduciranim hladjenjem, Stručni kolegijum Reaktora RA konstatiše da:
  - 1.1. Razlika temperature teške vode, merena u gorivnim kanalima reaktora pri vrednosti ukupnog protoka kroz reaktor od oko 250 m<sup>3</sup>/h teške vode, te oko 460 m<sup>3</sup>/h teške vode kroz izmenjivače topline, porasla je u proseku u odnosu na hladjenje reaktora sa 470 m<sup>3</sup>/h (kada rade dve pumpe na 3000 o/min).

oko  $12^{\circ}\text{C}$  u centralnim gorivnim kanalima

oko  $14^{\circ}\text{C}$  u periferijskim gorivnim kanalima

Najveća vrednost ovog porasta iznosi:

$12,5^{\circ}\text{C}$  u centr.goriv. kanalu na mestu 05-05

$17,4^{\circ}\text{C}$  u perif. goriv.kanalu na mestu 04-03.

Maksimalne vrednosti razlike temperature iznose:

$33,4^{\circ}\text{C}$  u kanalu na mestu 04-03

$25,4^{\circ}\text{C}$  u kanalu na mestu 05-05

U ovim kanalima nalazi se gorivo postavljeno avgusta 1964. u kanalu 05-05 i marta 1964. u kanal 04-03.

1.2. Analiza tehnoloških parametara sistema i opreme za hlađenje reaktora pri gornjem protoku i snazi reaktora od 6,5 MW, kao i proračun "reserve na ključanje" na najtoplijem mestu u reaktoru (tj. na košuljici gorivnog elementa u periferijskom kanalu na mestu 04-03) pokazuju da u uslovima hlađenja  $2 \times 1500 \text{ o/min}$  ova rezerva na ključanje iznosi od  $15\text{--}17^{\circ}\text{C}$ . (Ova vrednost pri radu pumpi  $2 \times 3000 \text{ o/min}$  iznosila je oko  $33 - 35^{\circ}\text{C}$ ).

1.3. Isvršeno otvaranje ventila № 1 (na bajpasu difuzora u glavnom cevovodu teške vode), koje je imalo za cilj da poveća vrednost protoka pri radu pumpi teške vode  $2 \times 1500 \text{ o/min}$ , dovelo je do povećanja protoka od  $20\text{--}40 \text{ m}^3/\text{h}$  (druga vrednost je za rad  $2 \times 3000 \text{ o/min}$ .).

Obzirom da je povećanje protoka pri radu  $2 \times 3000 \text{ o/min}$  dovelo do smanjenja vrednosti pritiska na usisu pumpi, ocenjena je kao pozitivna mera na njegovom povećanju preko povećanog pritiska gaza u svu reaktora (od 1,1 na 1,2 ata). Radi povećanja mogućnosti regulacije topotnog protoka – naročite pri radu  $2 \times 3000 \text{ o/min}$  –, tj. njegoveg smanjenja, potrebno je što pre izvršiti zamenu njegoveg oštećenog regulacionog dela sa silikonom radi osposobljenja za rad.

1.4. Zbog smanjenja protoka pri radu  $2 \times 1500 \text{ o/min}$  nivoi teške vode u gorivnim kanalima su spali i kreću se oko najviših prelivnih rupa u unutrašnjoj cesti  $\varnothing 43/41 \text{ mm}$  koja nosi u себи gorivne elemente. Ova situacija može dovesti do nešto povećanog usisavanja helijuma nošenog vodom iz kanala, pri njenem izlivaju u anulišani prostor

izmedju unutrašnje i spoljne cevi gorivnog kanala.

(Međutim merenje nivoa visine vedenog stuba u nekim perifernim kanalima i pri radu  $2 \times 3000$  o/min pokazuju da se on kreće oko visine izlivnih rupa unutrašnje cevi kanala, a pregled istih cevi pokazuje tragove nepravilno iskošenog nivea vode na prelazu "voda - gas", što može biti posledica kako proširenja otvora  $\varnothing 44$  mm na konusnom delu spoljne cevi kanala, tako i suviše male rezerve ovog nivea iznad prelivnih rupa unutrašnje cevi za protokе koje imamo u kanalima sada pri rešetci reaktora od 84 gorivna kanala).

Ocenjuje se da će manje količine gaza usisane padom vode u kanalima pri radu pumpi  $2 \times 1500$  o/min imati manje štetno dejstvo na cevoved i glavno kolo pumpi teške vode, no sniženi pritisci na usisu pumpi (pri radu  $2 \times 3000$  o/min), koji bi doveli do kavitacije usisnog cevovoda i radnog kola pumpi.

Obsirom na pretpostavku da ovačkav režim rada pumpi može dovesti do povećanja količine gaza koji bi mogao ući u pomoćno kolo hladjenja aksijalnog ležaja pumpi, korisno je razmotriti eventualno uvođenje novog odušenog lenca na usisnom cevovodu male pumpe za hladjenje ovog ležaja, u kome bi se izdvajao i skupljao (i po potrebi ispuštao) gas iz teške vode, te na taj način onemogućio da prodre u ležaj.

- 1.5. U pogledu sigurnosti rada aksijalnog ležišta teškovodnih pumpi, zaključuje se da će njihov rad na  $1500$  o/min dovesti do rasteredenja pritiska diska na gornju ploču aksijalnog ležišta, koja je do sada pri radu pumpi na  $3000$  o/min bila redovno habana posle zamene diska sa stelitnom presvlakom.
- 1.6. Prema sadašnjim cenama električne energije rad pumpi na  $1500$  o/min doneo bi prema prijentacionoj proceni mesečnu uštedu od oko  $2,000.000.-$  dinara u odnosu na troškove rada pumpi na  $3000$  o/min.
- 1.7. Izvesno povećanje temperature moderatora je nezнатно u odnosu na njenu vrednost pri radu  $2 \times 3000$  o/min u letnjem periodu. Ovo povećanje praktično neće imati uticaja na negativnu ukupnu reaktivnost, pošto se pri kraju kampanje goriva u reaktoru ista može kompenzovati povećanim hladjenjem pri radu  $2 \times 3000$  o/min, kao i vađenjem izvesnih većih metra - apsorbera iz reaktora. (Ovo rešenje naročito važi za rad reaktora od 15 dana u decembru 1964. godine, kada će se pokušati ostvarenje pomenuog rada reaktora bez zamene goriva).

- 1.8. Uočeno je nešto intenzivnije isparavanje teške vode u reaktoru, kao posledica povećanja temperature vode. ("Bacok" u prostoriji 31, namenjen drenaži kondenzovane teške vode u kondenzatorima i separatorima teške vode iz gasnog sistema, puni se sada za 20 časova, u odnosu na ranijih 30-35 časova pri radu pumpi na 3000 o/min). Ovaj parametar treba redovno pratiti (u tom cilju uvesti i potrebnu električnu zvučnu signalizaciju gornjeg nivoa u bacoku) u cilju dobijanja tačnijih statističkih vrednosti.
- 1.9. Ugradjene dopune električne komandne šeme tečkovodnih pumpi pružaju mogućnost sigurnog prelaska po potrebi (bez isključenja pumpi) od rada na 3000 o/min na 1500 o/min, i obratno.
- 1.10. Toplotni kapacitet ugradjenih toploizmenjivača odgovara bez ikakvih primedaba radu dveju pumpi teške vode na 1500 o/min.
- 1.11. Nema nikakvih problema u radu pumpe u prostoriji tehničke vode - 49 - sa ovakav režim hladjenja pri 2 x 1500 o/min.
- 1.12. Moguće je postići takav režim rada dveju pumpi na Dunavu da bi se izjednačile vrednosti ubaćene vode u taločnik i odvedene vode iz njega za hladjenje reaktora i njegovih ostalih potrošača (bez korišćenja preliva!).
2. Na osnovu analize pogonskih parametara reaktora RA, njihove primene na sovjetski proračun i zaključaka i ocena iznetih pod tač. 1, zaključuje se da je moguće nastaviti tokom meseca novembra eksperimentalni rad reaktora na snazi od 6,5 MW pri redukovanim hladjenju od 250 m<sup>3</sup>/h tj. pri radu dve pumpe teške vode na 1500 o/min. Parametri sa ovakav režim hlađenja reaktora, pod uslovima koji su napred analisirani, kreću se u granicama vrednosti datim sovjetskim proračunom gorsiranog rada reaktora, pa se eksperimentalni rad reaktora na 6,5 MW pri redukovanim hladjenju može smatrati kao bezopasan.
- 2.1. Definitivni predlog o uvođenju ovakvog režima hlađenja reaktora na snazi od 6,5 MW kao normalnog radnog režima u odgovarajućim uslovima, Stručni kolegijum Reaktora RA daje nadležnim u Institutu posle izvršene analize eksperimentalnog rada reaktora u ovim uslovima.
- Do tog vremena radiće se na osnovu dozvole za pri-

vremenim rad reaktora u ovakvim uslovima. Dovolju tražiti od direktora Instituta.

- 2.2. Učesnici eksperimenta predaju načelniku reaktora do 6.11.1964. godine pismenu prethodnu analizu sa dosadašnjom dokumentacijom iz eksperimentalnog rada reaktora na snazi od 6,5 MW pri radu teškovodnih pumpi u režimu  $2 \times 1500$  o/min.
- 2.3. Organizovati sastanak Stručnog kolegijuma Reaktora RA sa direktorom Instituta, direktorom sektora i odgovarajućim stručnjacima iz Instituta, na kome će se pretresti dosadašnji rad reaktora u novim uslovima njegovog hlađenja.
- 3.1. U cilju konstatovanja uzroka najviših vrednosti razlike temperature teške vode u perifernim gorivnim kanalima 04-03 i 03-04 izvršiti njihovu zamenu u rešetci reaktora sa kanalima 08-03 i 09-04, gde su ove vrednosti razlike temperature najmanje od svih periferijskih kanala.  
Na ovaj način će se ustanoviti da li su ovome razlog individualne osobine kanala (svežina goriva, dimenzije kalibra i sl.) ili uticaj geometrije rešetke (vrednost fluksa, položaj Šipki) i postavljenih apsorbera (uzorci osrađivanja).
- 3.2. Izvršiti merenje formiranja praskavog gana pri radu dveju pumpi na 1500 o/min i isto uporediti sa radom pumpi  $2 \times 3000$  o/min, pri istim temperaturama teške vode, istoj čistoti i istom pritisku.
- 3.3. Tokom rada reaktora u novembru pratiti zaprijanje toploizmenjivača na strani tehničke vode, i po potrebi čistiti ih "metodom gumenih čepova" koji ne ošteduju cevi izmenjivača.
- 3.4. Pristupiti odmah izradi sledećih mernih kanala:
  - a/ centralni kanal za merenje temperature košuljice goriva,
  - b/ periferni kanal za merenje temperature košuljice goriva,
  - c/ semikanal za merenje pritiska u napornoj komori reaktorskog suda.

Kanali pod a/ i b/ biće tipa VISA kanala, sa nekoliko termoparova prečnika  $\varnothing 0,5$  mm postavljenih u košuljicu gorivnih elemenata.

Inženjer M.Nikolić zadužuje se za izradu ovih kanala i predlog programa merenja.

- 3.5. Odeljenje održavanja će pripremiti tehničke uslove i potrebnu dokumentaciju za regulacioni ventil u teškovednom sistemu, koji bi trebao da zameni ugradjeni difuzor, te omogući kontinualnu regulaciju protoka teške vode kroz reaktor RA.

NACELNIK,  
Ing. M.Pavićević