

J. Peterlin, D. Peader, M. Željko  
 Institut "Jozef Stefan",  
 Jamova 39, 61000 Ljubljana  
 Odsek za reaktorsko tehniko

## IZGUBA NAFAJANJA UPARJALNIKOV V JEDRSKI ELEKTRARNI KRŠKO LOSS OF ALL STEAM GENERATOR FEEDWATER ACCIDENT IN NPP KRŠKO

**POVEZETEK**- Program RELAP5/MOD1 cycle 18 smo uporabili za analizo izgube napajanja uparjalnikov v jedrski elektrarni Krško. S programom smo simulirali obnašanje primarnega kroga in dela sekundarnega kroga vključno z vso potrebnjo regulacijo in posegi operaterjev, ki so predpisani v obratovalnih navodilih za nezgodne dogodke JE Krško. Model, ki smo ga uporabili pri izratunu, je bil predhodno stestiran s simuliranjem zagonskih preizkusov in preračuni dejanskih prenabdih pojavov JE Krško. Preračunali smo nezgodo, ko ni možno pomozno napajanje uparjalnikov.

**ABSTRACT**- RELAP5/MOD1 computer code was used to evaluate total loss of steam generator feedwater accident in NPP Krško. The primary and part of secondary side with all automatic actions initiated by control, safety and protection systems were simulated. Model that was used in our calculations was previously tested with the simulation of startup tests and the known NPP Krško transients. Loss of feedwater accident was calculated for the case with no auxiliary feedwater available.

### 1. Uvod

Preračunali smo termohidraulično obnašanje primarnega in dela sekundarnega kroga JE Krško ob izgubi glavnega in pomožnega napajanja uparjalnikov. Pri nezgodi so uparjalniki toplohotni ponor le dolga faza dokler se ne izsušijo. Kasneje uparjalniki ne odvzemajo več razpadne topilote, ki se generira v sredici. Če nimamo na razpolago pomožnega napajanja lahko izsiliti hladimo le z dodatnim visokotlačnim vbrizgavanjem in izpuštanjem hladila skozi razbremenilne ventile na tlačniku (bleed and feed operation).

Za preratun nezgode smo najprej pripravili ustrezni model z vsemi potrebnimi varovalnimi in regulacijskimi sistemi. Nezgodo smo preračunali do trenutka, ko se na tlačniku odprejo razbremenilni ventili.

## 2. PRIPRAVA KONCNEGA MODELA ZA IZRACUN

Uporabili smo splošen model JE Krško, ki smo mu dodali vso potrebno regulacijo, spremenili posamezne detajle ter tako priredili model za izračun kompletne izgube napajanja sekundarne strani. Z dodatnimi spoji smo bistveno izboljšali porazdelitev hladne vode po tlačniku. Modelu tlačnika smo dodali oba motorna razbremenilna ventila in varnostni ventil.

Pri preračunu male izlivne nezgode so bili uporabljeni naslednji regulacijski sistemi: regulacija nivoja kapljevine v tlačniku, regulacija tlaka v tlačniku in dušilni obvod pare. Z omejitvijo integracijskih kontrolnih spremenljivk smo izboljšali tudi sistem za regulacijo nivoja v tlačniku. V modelu je skupno 115 volumnov, 136 spojev in 47 topotnih prevodnikov, za modeliranje regulacijskih in varovalnih sistemov pa smo uporabili 167 kontrolnih spremenljivk.

## 3. SCENARIJ NEZGODE

Pri modeliraju izgube gibanjih in potencialnih napak, smo uporabili uporjalnikov z programom. Tako smo model preračunal nasledje avtomatske postopek: izguba v tlačniku, varovalni sistemi: varovalni ventil, varovalni ventil za turbin, varovalni ventil za avtovredilno jere, itd. Delo je za

pomočno napajanje dobijo signal za vklop vendar jih zaradi konzervativnosti preračuna ne vklopimo. Posegov operatorja pri tej nezgodi nismo modelirali, ker se sestoje v večini iz preverjanja varnostnih ugasnitv sistemov in iz preverjanja delovanja sistema za dušilni obvod pare oziroma razbremenilnih ventilov na uparjalnikih.

#### 4. REZULTAT ANALIZE

Pred nezgodo je elektrarna na 100% moči. Nivo v obeh uparjalnikih je 66% (narrow range).

Na sliki 1 je prikazan nivo vode v prvem uparjalniku (WR indikacija). Ker v sistem ne priteka več napajalna voda, para pa izteka iz uparjalnikov, začne nivo v obeh uparjalnikih padati. Ko se zaradi nizkega nivoja v uparjalniku (35% NR indikacije) sprozi varnostna ustavitev reaktorja, se zapre turbinski ventil. To povzroči, da tlak v uparjalniku skokovito naraste (slika 2). Ker se iz svetilke mesanice sekundarne vode izloti parna faza, nivo v uparjalniku se dodatno pade. Brez dovoda pomožne napajalne vode, nivo v uparjalnikih se nadalje pada. Nihanja tlaka ustrezajo nihanju pri odpiranju ventilov na dušilnem obvodu pare. Ko vsa voda v uparjalniku izpari, tlak v uparjalniku naglo pada.

Dejanski in programirani nivo v tlačniku je prikazan na sliki 3. Pred nezgodo je nivo v tlačniku stabiliziran na 63%. Po izpadu napajanja uparjalnikov, nivo naraste zaradi napeljanja primarnega hladila, ki je posledica dviga temperature primerja. Programiran nivo, ki je odvisen od moči

elektrarne, pa do zasilne ustaviteve domete konstanten. Z zasilni ustavitevi, nivo zaradi ohlajanja primarnja pada. Ker pada moč elektrarne, pada tudi programiran nivo. Dejarski nivo tudi po varnostni ustavitevi reaktorja se nadalje pada. Virok je v nadaljnjem iztekanju primarnja skozi praznilni val CVCS sistema. Nivo se spet dvigne, ko skozi polnilni val doteka voda iz CVCS (slika 4) in ko se prične dvigovati tudi temperatura primarne strani saj uparjalniki ne odvajajo več toplote.

Tisk in temperatura v tlačniku sta prikazana na slikah 5 in 6. Pred varnostno ustavitevijo reaktorja tisk naraste zaradi povisanja temperature primarne strani. Po ustavitevi reaktorja tlak naglo pada, ker pada povprečna temperatura primarnega hladila. Ker je tlak nižji od referenčnega, regulacija vključi grelice v tlačniku. Tisk zato začne naraščati. Po vklopu napajanja CVCS (slika 4) začne tlak v tlačniku še bolj strmo naraščati. Ko doseže 160.69 barov se odprejo motorni razbremenilni ventili na tlačniku. Iz slike 6 je razviden dvig temperature vode zaradi vklopa proporcionalnih in pomutnih grelcev.

## 5. CONCLUSION

Iz tadi niza izvražja lahko napovedujemo, da je VR kot rezultat te dejavnosti, da je vrednost nivoja v primarnem kanalu nezgubljena, vendar pa je vrednost nivoja v sekundarnem kanalu zmanjšana.

Sprejemljivo je spodbujati, da primarni kanal ne pride do nizke

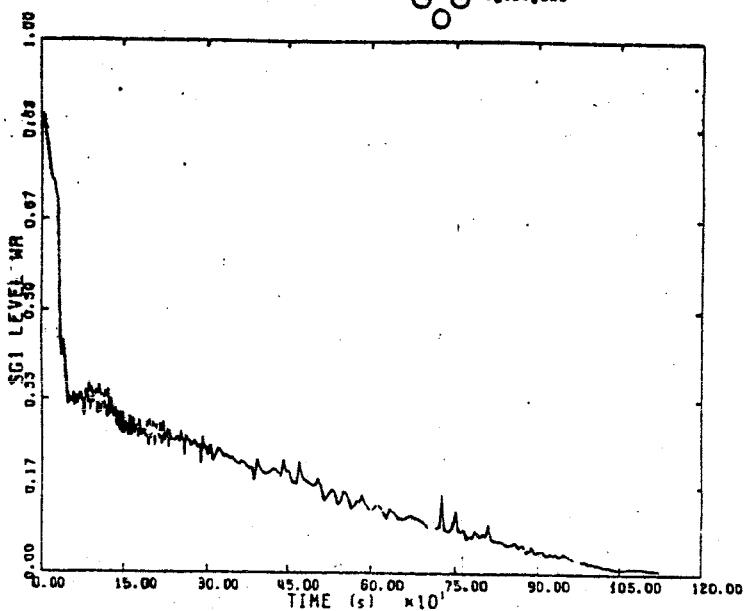
parit. tlak zagiranja razbremenilnih ventilov. Če se nadalje ne bi bili odvoda zazadne toplice, se bi temperatura primarnja zvišala do temperature nasicenja. Primarno hladilo pa bi še nadalje iztekal skozi razbremenilne ventile na tlačniku. Sredica se bi postopoma odkrila in temperatura gorivnih srajcev se bi dvignila do temperature taljenja. Ko se uparjalnik izsuši, mora operater ročno odpreti razbremenilne ventile na tlačniku. Tlak sistema lahko pada za 70 barov, ne da bi v sredici nastopilo uparjanje. Ko pada tlak iz 160 na 122.7 barov operater vklopi sistem za varnostno vbrizgavanje. Razpadna topota se tako odvaja z izpuščanjem hladila skozi razbremenilne ventile na tlačniku in visokotlačnim vbrizgavanjem hladne vode v sistem (bleed and feed operation).

#### LITERATURA

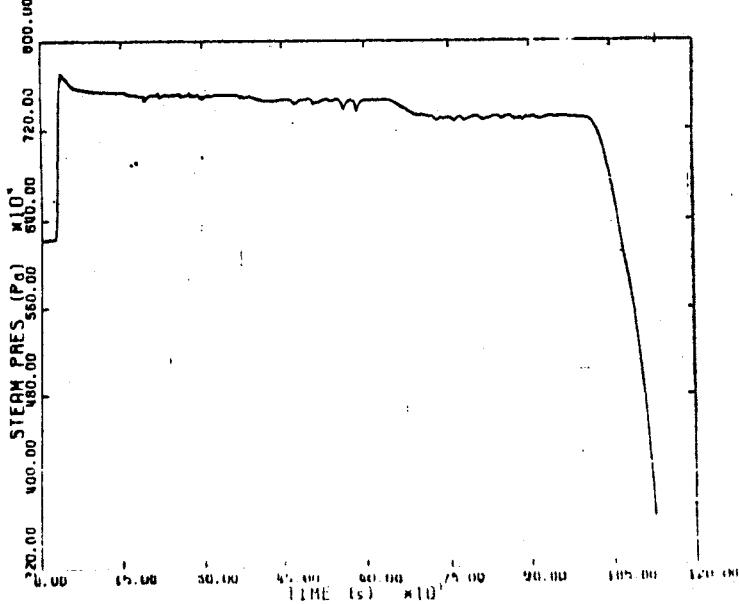
- /1/ V.Ransom, R.Wagner, J.Trap, K.Carlson, D.Kiser, H.Kuo, H.Chow, R.Nelson, S.James  
RELAPS/MOD1 CODE MANUAL  
EGG Idaho, Inc. USA (November 1980)
- /3/ J.L.Little, J.R.Seaster:  
SETPOINT STUDY FOR THE KRKCO NUCLEAR POWER PLANT  
WCAF 9403 Westinghouse Electric Corporation (May 1981)
- 3/ S.Peterlin, D.Bader, S.Petelin, M.Zeljko, I.Kordis,  
D.Korošec, I.Stojanovski  
ANALIZA PREHODNIH POMJAVOV IN NEZGOD NE KRSKO S PROGRAMOM  
RELAPS/MOD1  
IIS-EP-3886 (Oktober 1985)
- 4/ M.Gregorčič, L.Fabjan, I.Kordis, D.Korošec, B.Mavko,  
I.Stojanovski, B.Bajler, M.Zeljko  
ANALIZA TRANSIENTOV IN NEZGOD NEK S PROGRAMI RELAPS/MOD1,  
IIS-EP-1563 (September 1984)

IZGUBA GLAVNEGA IN POMOŽNEGA NAPAJANJN UPAR.  
IJS - ODSEK ZA REAKTORSKO TEHNIKO

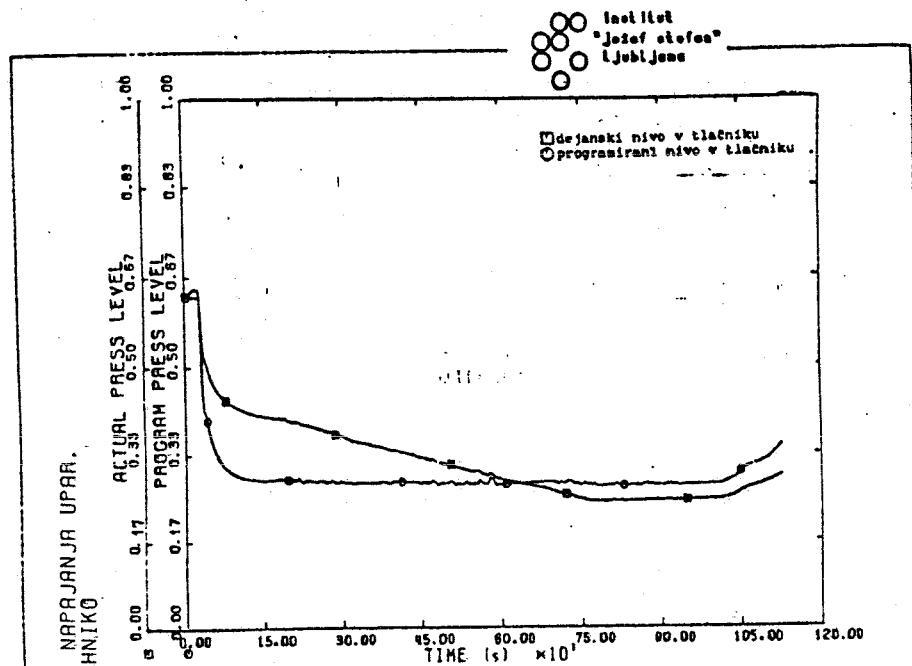
Institut  
"Jožef Stefan"  
Ljubljana



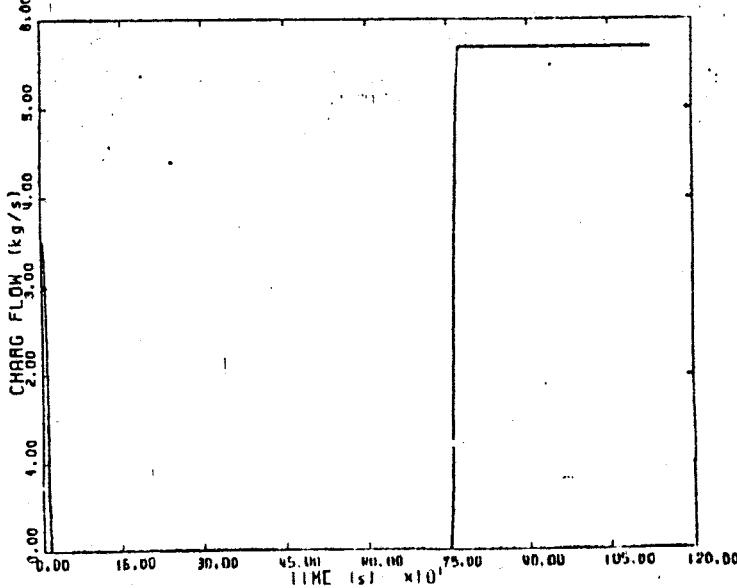
Slika 1: Nivo vode v uparjalniku (WR indikacija)



Slika 2: Tlak pare v uparjalniku

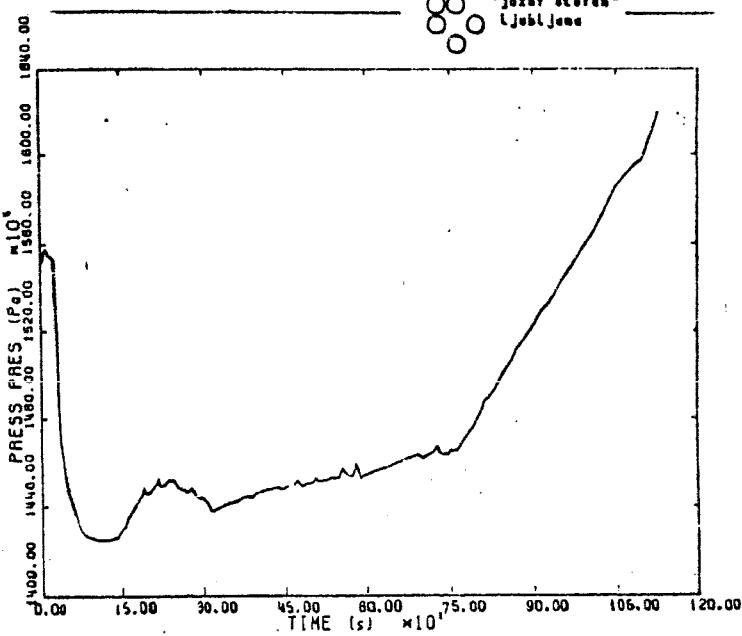


Slika 3: Dejanski in programiran nivo v tlačniku

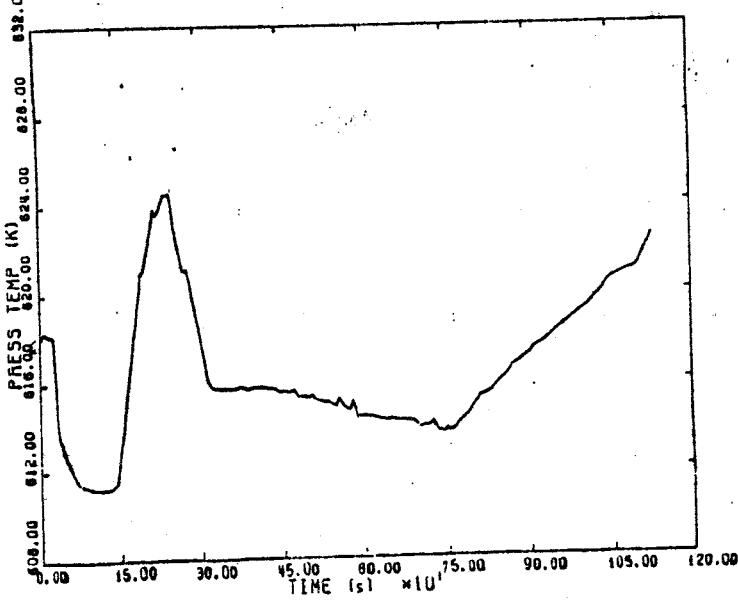


Slika 4: Pretok skozi polnilni vod (CVCS)

IZGUBA GLAVNEGA NAPAJANJA UPAR.  
IJS - ODSEK ZA REAKTORSKO TEHNIKO



Slika 5: Tlak v tlačniku



Slika 6: Temperatura v tlačniku