# Експериментален модел на динамиката на нивото в парогенератор ПГВ-4EM

### Александър Григоров, Валентин Станчев, Събин Събинов

<u>Резюме:</u> В доклада е представен модел на нивото в парогенератор ПГВ-4EM, получен чрез активна идентификация на свойствата на изследвания обект. Проведени са серия натурни експерименти с парогенераторите на 3 блок на АЕЦ "Козлодуй". Експерименталната информация е обработена до получаване на непрекъснати предавателни функции, като са използвани възможностите на MATLAB.

# Experimental model of the level dynamics in steam generator PGV-4EM

### Alexander Grigorov, Valentin Stanchev, Sabin Sabinov

<u>Abstract:</u> In the paper is presented a model of the water level in steam generator PGV-4EM, obtained by active identification of the investigated plant properties. It is carried out a series of experiments with the steam generators of unit 3 in NPP "Kozloduy". The experimental information (records) is processed to obtaining of continued transfer functions, with using of the MATLAB resources.

### Въведение

Познаването на динамиката на нивото в парогенераторите позволява решаването на задачи свързани както с анализа на съществуващите системи за регулиране, така и при синтеза и тестването на нови алгоритми за управление при преходни режими предизвикани от дълбоки смущения.

Аналитичният модел [2], когато е верифициран, е добра база за анализ на свойствата на обекта при различни режимни условия, но в него не би могло да се отчетат всички експлоатационни условия за всеки един от шестте, работещи в паралел, парогенератори от енергоблока.

Безспорно за точни оценки на отклоненията на нивата в преходни режими е необходимо да се използва "по-адекватен" модел, получен чрез активна идентификация на конкретен парогенератор.

## 1. Параметрична структура на парогенератора.

Изходни параметри на парогенератора са: ниво на вода (h) и налягане на пара (P) в парогенератора (фиг.1). Поради паралелната работа на шестте парогенератора на общ колектор (главен парен колектор - ГПК), налягането във всеки от тях само се контролира, без да се управлява. Управлението на налягането е общо за всички парогенератори и е локализирано като обект за управление в ГПК.

TRE





Фиг. 1 Параметрична структура

Вътрешен, индивидуален регулируем параметър на всеки парогенератор е нивото.

От четирите входни въздействия, показани на фиг. 1, разхода на захранваща вода (M<sub>1</sub>) е регулиращото въздействие, а разхода на пара (M<sub>2</sub>) от парогенератора е основно външно смущение. То може да се изменя с по-

голяма скорост (особено при изключване на турбогенератор) и е най-тежко за отработване от системата за регулиране на нивото. Останалите две смущения: температура на подхранваща вода (T<sub>w</sub>) и подведена топлинна мощност от I контур (Q<sub>i</sub>) технологично е невъзможно бързо да се променят. Независимо от това, за пълен модел е необходимо да се извърши идентификация на свойствата по четирите динамични канали:

- канал на управлението "разход захранваща вода-ниво" ("М<sub>1</sub>-h");
- канал на основното външно смущение "разход пара-ниво" ("M<sub>2</sub>-h");
- канал на допълнително външно смущение "топлинна мощност от първи контур-ниво" ("Q<sub>i</sub>-h").
- канал на допълнително външно смущение "температура на захранваща вода-ниво" ("Т<sub>м</sub>-h");

# 2. Описание и резултати от проведените експерименти.

За изследване свойствата на парогенератора по четирите динамични канали, дефинирани в т. 1, по предварително съгласувана програма са проведени серия активни експерименти с парогенератор 5 на блок 3 в АЕЦ "Козлодуй". Общи за всички изходни режими са товара на парогенератора – 360 t/h (80% от номиналния) и налягане 4,7 МРа. Регистрацията на параметрите е извършена с информационната система на блока (КСПО).

На фиг. 2а и 2б е показана двойка преходни характеристики на нивото по динамичния канал "М₁-h", при входен сигнал съответно отваряне(↑) /притваряне(↓) на регулиращия вентил за захранваща вода (VP12).



Фиг. 2a, 2б. Преходни характеристики по динамичния канал "М1-h".

На фиг. За и 3б е показана двойка преходни характеристики на нивото по динамичния канал "M<sub>2</sub>-h", при входен сигнал съответно отваряне/притваряне на регулиращите клапани (CV) на една от турбините К-220-44.



Фиг. За, Зб. Преходни характеристики по динамичния канал "М2-h".

Голямата топлоакумулираща способност на I контур от една страна и технологичните ограничения относно скорост на изменение на реакторната мощност от друга - не позволяват скокообразно изменение на Q<sub>i</sub>. С отчитане на последното за изследване на канала "Q<sub>i</sub>-h" линейно е изменяя входния сигнал. На фиг. 4а и 46 е показано изменението на нивото при увеличаване/намаляване на мощността, представена чрез температурната разлика на I контур (Tik)



Фиг. 4а, 4б. Експериментални характеристики по динамичния канал "Qi-h"

Изменение на температурата на захранваща вода (T<sub>w</sub>) технологически се осъществява чрез байпасиране по захранваща вода на подгреватели високо налягане (ПВН). При това T<sub>w</sub> намалява до тази в деаератора. Изменението на сигналите при този експеримент е показано на фиг. 5.

ТЯF



Фиг. 5 Експеримент по канал "T<sub>fw</sub>-h"

# 3. Обработка на експерименталната информация.

Крайната цел на обработката е получаване на математически модели на динамичните канали във вид на непрекъснати предавателни функции. Това по същество е решаване на задачата за оценка на параметрите на подходяш апроксимираш модел, изразен чрез предавателна функция. Съществуват различни методи за решаване на тази задача. Ефективен и даваш възможност за

изследване на различни по структура апроксимиращи модели е оптимизационният метод с използване на ресурсите на MATLAB.

Същността и реализацията на оптимизационния метод в MATLAB са представени в [1]. В настоящата работа е направена модификация на постановката – фиг. 6.



Фиг. 6 Модифициран оптимизационен метод в MATLAB

Различието се състои в това, че на входа на модела (създаден в графичната среда на MATLAB – SIMULINK) вместо да се подаде теоретичен типов сигнал (стъпаловидно или линейно въздействие), се подава реалния входен сигнал от експеримента, т.е. x<sub>mod</sub> = x<sub>ехр</sub>. По този начин моделът се поставя при същите условия, при които е проведен експеримента, което безспорно се отразява върху реалността на крайните резултати.

Методът в съответствие със схемата на фиг. 6 е реализиран като потребителска програма в MATLAB. По-важните стъпки са:

26

ТЯЕ

- въвеждане на данните за експеримента, които са съхранени в текстови файл, съдържащ времето t<sub>ехр</sub> = k.Δt, k=0÷n; .Δt е стъпката на дискретизация по време, в конкретния случай Δt=1 s; входния, и изходния сигнал в съответните времеви моменти;
- симулиране на модела със същата стъпка и входен сигнал, както при експеримента. Стойностите на параметрите в модела за първата итерация може да се зададат, в противен случай се тръгва с нулеви стойности. В резултат на симулацията на модела се получава изходен сигнал у<sub>mod</sub>(t<sub>exp</sub>);
- формира се грешката е = у<sub>тоd</sub> у<sub>ехр</sub>. Оптимизационна процедура изчислява критерия  $J(e) = \sum_{k=0}^{n} e^2(k)$  при всеки набор от стойности и на

всяка следваща итерация варира параметър до намиране на min J(е). Стойностите на параметрите, съответстващи на минимума на критерия, са най-добрата апроксимация за зададената структура.

#### 4. Резултати и изводи.

От показаните на фиг. 2, 3, 4 и 5 експерименти, само един показва наличие на свойството самоизравняване, а при останалите то отсъства. Моделите, с изключение на експерименти – фиг. За и фиг. 4a, са търсени със структура:

$$W_{x-y}(s) = \frac{1}{s} \frac{b_0}{a, s+1}$$
(1)

За експеримента по канала "M<sub>2</sub>-h" (фиг. За), в който е налице явлението "набухване" на водното ниво и за канала "Tlk-h" са търсени модели със структури, съответно:

$$W_{x-y}(s) = \frac{1}{s} \frac{b_1 s + b_0}{a_1 s + 1}$$
(2),  $W_{x-y}(s) = \frac{b_0}{a_1 s + 1}$ (3)

Получени са следните предавателни функции:

#### по динамичния канал "М<sub>1</sub>-h":

- $\uparrow W_{M_1-h}(s) = \frac{1}{s} \frac{0.13}{0.36.s+1} \text{ [mm/\%]}; \qquad \downarrow W_{M_1-h}(s) = \frac{1}{s} \frac{0.13}{0.35.s+1} \text{ [mm/\%]};$
- по динамичния канал "М<sub>2</sub>-h":

$$\uparrow W_{M_2-h}(s) = \frac{1}{s} \frac{0.83.s - 0.03}{1.26.s + 1} \text{ [mm/\%]}; \qquad \downarrow W_{M_2-h}(s) = \frac{1}{s} \frac{-0.07}{229.6.s + 1} \text{ [mm/\%]};$$

На фиг. 7 са показани експериментално заснетата и апроксимиращата преходни характеристики при отваряне на регулиращите клапани на една от турбините.

по динамичния канал "T<sub>ik</sub>-h":

$$\uparrow W_{TR-h}(s) = \frac{-2.14}{85.9.s+1} \text{ [mm/°C]}; \qquad \qquad \downarrow W_{TR-h}(s) = \frac{1}{s} \frac{-0.01}{175.1.s+1} \text{ [mm/°C]};$$

TRE





Само резултатите по управляващия канал показват устойчивост на структурата му и параметрите й. Останалите резултати се различават в посока увеличаване/намаляване на входния сигнал. Това може да се обясни с нелинейността на свойствата на пароводната смес в парогенератора, както и с огромната му топлоакумулираща способност.

## Литература

[1] Гарипов Е., Оценяване на непрекъсната предавателна функция на изследвания обект въз основа на преходната му характеристика, сп. "Автоматика и информатика", бр. 3/2003 г., стр. 50-55.

[2] Григоров А., Аналитичен модел на нивото в хоризонтален парогенератор ПГВ-4ЕМ за блокове ВВЕР-440, "Енергиен форум 2003", т. I, стр. 287-292, Варна, 12-15.06.2003.

## Автори:

доц. д-р Александър Григоров, ТУ-София, e-mail: grigorov@tu-sofia.bg доц. д-р Валентин Станчев, ТУ-София, e-mail: stanchev@tu-sofia.bg инж. Събин Събинов, "АЕЦ Козлодуй" ЕАД, e-mail: sabinov@npp.cit.bg