ПОПОВЦЕВ Владислав Викторович м.н.с. научной лаборатории цифровых двойников в электроэнергетике e-mail: vladpopovcev@mail.ru

ФГАОУ ВО «УрФУ имени первого Президента России Б.Н. Ельцина»

К вопросу разработки модели дуги отключения на основе расчета мультифизических процессов при коммутации элегазовых выключателеи

Цель работы — создание адаптивной расчетной модели с учетом движения подвижных частей дугогасительного устройства (ДУ) на основе кривой хода контактов, позволяющей в дальнейшем сравнивать различные подходы к описанию взаимодействия дуги отключения с обдувающим ее потоком элегаза.

Результаты расчетов

На поле профиля в цвете показан элегаз и соответствующее изменение зависимых переменных (скорость газа, давление, температура), а белым цветом показаны твердые элементы ДУ, участвующие в движении.



Объект исследования — ВЭБ-110: 1 — главный подвижный контакт; 2 — подвижный дугогасительный контакт; 3 — главный неподвижный контакт; 4 — электрическая дуга; 5 — неподвижный дугогасительный контакт; 6 — большое сопло; 7 — малое сопло; 8 — поршень; А — надпоршневая область; Б — подпоршневая область

В качестве метода исследования используется численное моделирование методом конечных элементов на основе подвижной сетки — Arbitrary Lagrangian-Eulerian (ALE), реализуемое в пакете **COMSOL** Multiphysics 6.0.









Профиль скоростей (без учета дуги)

Профиль давления (без учета дуги)

Изменение скорости от хода и времени

Образуется локальная область вдоль неподвижного дугогасительного контакта, где скорости превалируют.



Профиль скоростей

(с учетом дуги)



Профиль температур

Точность разработанной моделей определялась в сравнении с экспериментами по отключению симметричного тока 25 кА^{*} через расчет коэффициента детерминации *R*² по изменению давления в подпоршневой области.

Профиль давления

(с учетом дуги)



Расчетная модель ВЭБ-110: 1 — неподвижный дугогасительный контакт; 2 — подвижный дугогасительный контакт; 3 — малое сопло; 4 — большое сопло; А — надпоршневая область; Б — подпоршневая область

Параметры модели

Описание параметра	Параметр		20 000		
	Обозна- чение	Зна- чение		15 000	
Давление среды внутри аппарата	p	0,42 МПа	pa (k	-	
Начальная скорость потока	U	0 м/с	ату	10 000	
Температура окружающей среды	Т	313 K	лпер		
Константа интегрирования 1 (<i>k</i> −ε модель)	$C_{arepsilon1}$	1,44	Ten	5000	
Константа интегрирования 2 (<i>k</i> −ε модель)	$C_{arepsilon2}$	1,92		-	
Коэффициент турбулентной модели <i>k</i> —ε	C_{μ}	0,09		0	10 20 30 40 50 60 Время (мс)
Параметр <i>k</i> -ε модели (турбулентная кинетическая энергия	σ_k	1			$(T_w - T)$
Параметр <i>k</i> -ε модели (скорость турбулентного рассеивания)	σ_{ϵ}	1,3		_	$-n \cdot q - \rho c_p u_\tau - T^+$
Постоянная фон Кармана	k_v	0,41			$T = T_0$



Заключение

- Допущения и критические параметры модели: 1) отсутствие клапана между подпоршневой и надпоршневой областями;
- 2) расчетная сетка на пограничных слоях имеет такое же качество, как и в основной расчетной области; 3) не учтены силы плавучести, так как дуга моделировалась поверхностью цилиндра (в 3D-постановке); 4) использовалось предположение о числах Маха <0,3; 5) для повышения сходимости параметр точности подвижной сетки (relative tolerance) был взят равным 0,1.

На границах линии задается температура ствола дуги при отключении тока 10 кА.

Численное моделирование газодинамики

 $\rho = \rho(p_A, T)$ Уравнения теплового баланса:

$$\rho C_{p} \frac{\partial T}{\partial t} + \rho C_{p} \boldsymbol{u} \cdot \nabla T + \nabla \cdot \boldsymbol{q} = \boldsymbol{Q} + \boldsymbol{Q}_{p} + \boldsymbol{Q}_{vd}$$
$$Q_{p} = \alpha_{p} T \left(\frac{\partial T}{\partial t} + \boldsymbol{u} \cdot \nabla p \right)$$
$$\boldsymbol{q} = -(\boldsymbol{k} + \boldsymbol{k}_{T}) \nabla T$$
$$Q_{vd} = \tau : \nabla \mathbf{u} + Q_{turb}$$

Работа выполнена в рамках государственного задания при финансовой поддержке Министерства науки и высшего образования Российской Федерации (тема № FEUZ-2022-0030 «Разработка интеллектуальной мультиагентной системы для моделирования глубоко интегрированных технологических систем в электроэнергетике»).

^{*} Работа «PTFE Vapor Contribution to Pressure Changes in High-Voltage Circuit Breakers» (J.J. Gonzalez и др., 2015)