

**Торайғыров университетінің хабаршысы
ҒЫЛЫМИ ЖУРНАЛЫ**

**НАУЧНЫЙ ЖУРНАЛ
Вестник Торайгыров университета**

Торайғыров университетінің ХАБАРШЫСЫ

**Энергетикалық сериясы
1997 жылдан бастап шығады**



ВЕСТНИК Торайгыров университета

**Энергетическая серия
Издается с 1997 года**

ISSN 2710-3420

№ 4 (2023)

ПАВЛОДАР

НАУЧНЫЙ ЖУРНАЛ

Вестник Торайыров университета

Энергетическая серия

выходит 4 раза в год

СВИДЕТЕЛЬСТВО

о постановке на перечет периодического печатного издания,
информационного агентства и сетевого издания

№ 14310-Ж

Министерство информации и общественного развития
Республики Казахстан

Тематическая направленность

публикация материалов в области электроэнергетики,
электротехнологии, автоматизации, информационных и
автоматизированных систем, электромеханики и теплоэнергетики

Подписной индекс – 76136

<https://doi.org/>

Бас редакторы – главный редактор

Кислов А. П.

Заместитель главного редактора

Талипов О. М., доктор Ph.D

Ответственный секретарь

Калтаев А.Г., доктор Ph.D

Редакция альянса – Редакционная коллегия

Кленец М. Я.,
Новожилов А. Н.,
Никитин К. И.,
Никифоров А. С.,
Новоожилов Т. А.,
Алиферов А.И.,
Кошечкин К. Т.,
Приходько Е.В.,
Оспанова Н. Н.,
Нефтисов А. В.,
Омарова А.Р.,

д.т.н., профессор
д.т.н., профессор
д.т.н., профессор (Россия)
д.т.н., профессор

д.т.н., профессор
д.т.н., профессор

к.т.н., доцент
доктор Ph.D

д.т.н., профессор

к.т.н., доцент

доктор Ph.D

технический редактор

За достоверность материалов и рекламы ответственность несут авторы и рекламодатели

Редакция оставляет за собой право на отклонение материалов

При использовании материалов журнала ссылка на «Вестник Торайыров университета» обязательна
© Торайыров университет

МАЗМУНЫ

Адамова А.Д., Оралбекова Ж. О., Жармыбаева М. Г.,

Ұзакқызы Н., Садекасова Қ. Ж.

Ақпаратты кодтау өдістері – ідрс мен блоктық кодтарды зерттеу және салыстыру 12

Акимжанов Т. Б., Жумажанов С. К., Ислабеков Ж. Б.,

Амир Е. К.

Электр энергиясының жинақтау жүйелері 23

Аманкельдин Ш. А., Калинин А. А.

Биомассаны газдандыруды жетілдіру: тұракты энергия өндіру үшін негізгі параметрлерін талдау 35

Ашимова А. К., Бектасова А. А., Шакенов К. Б.,

Е. А Сарсенбаев

Электр энергиясын жинақтау жүйелері 46

Байдилдин А. Т., Алибеккызы К., Бельгиннова С. А.,

Ұзалиева И. М., Рақышева М. А.

Түрғын Үйлердің микроклиматын (температурасын) бақылау және басқару жүйесінң онтайландыру 56

Барукин А. С.

Екінші гармоника бойынша құлыптылығы бар геркондарда турледіріш кондырылғардың дифференциалдық корғанысы 72

Бижанов Н. У., Утембаяев Д. Н., Глушенко Т. И.

Күн батареяларын қолданудың техникалық-экономикалық нейтралитеті 85

Боргеков Д. Б., Козловский А. Л., Шимас Д. И., Бергзунов А. Н.

Магнетронды бурку өдісімен алынған Nb₂O₅-MoN-AlN негізіндегі жұқа кабықшалы жабындардың синтезі және сипаттамасы 94

Ерболықызы Г., Уахитова А. Б.

Аңық емес катынастар теориясын пайдалана отырып, реплик күрьылғардың дұрыс жұмыс істемелін үйімдік себептерін анықтау мөдөлін өзірлеу 107

Есимова Д. А., Бельгі А. В., Фаурам А. А., Есім А. К.,

Джанағалиева М. Р.

Саланы Декарбонизациялауга улес ретінде туризм обьектілерінің энергия тиімділігін арттыру 121

Жакупов А. Н., Жакупова А. Т.

Болат бүйімдарының магниттік және механикалық қасиеттерінің корреляция дәлдігіне теуелділік тендеу түрнің өсереі 133

Жумалиева А. К., Бахтияр Б. Т., Турсынбаева Г. У., Маханова М. А.

Биогаз қондырылардың жұмысна қызмет көрсету түрлері 140

Зеонцов А. С., Кислов А. П., Кирченко Л. Н.,	
Жаппагамбетова У. К., Андреева О. А.	
Оптикалық тапшылтардағы толықындық процестердің физикалық негздерін метрологиялық көмтесін ету 151	
Исупова Н. А., Дробинский А. В., Талипов О. М.	
Ушактағағ электр жабдықтарын басқару жүйелерінің жобалық құжаттарын құру ерекшелектері 165	
Калтаев А. Г.	
Н электр қозғалтқыштарының қыска түйіктапудан коргауда арналған құрылды 176	
Қошумбаев М. Б., Исенов С. С., Нурмаганбетова Г. С.,	
Ислаков Р. М., Ауельбек М. А.	
Жел турбинасының тиимділігін арттыру үшін құйынды есерді қолдану 187	
Кузнецова Н. С., Сарсикаев Е. Ж., Оразбекова А. К.,	
Сулейменова Г. О., Сагалбаева А. К.	
Электрлік жарылыстың бұзылуы кезіндегі катты материалдарға соққы толықны асерінің сипаттамасы 199	
Құттылбай Н. Б., Кусаин М. А., Қоңқарбай Н. Ж.,	
Айтбекова Ш. Б., Есен Б. Е.	
Күн трекерлерін колдана отырып, фототәлктілік жүйелердің тиимділігін арттыру 213	
Маулет М., Велеба В., Рахадилов Б. К., Сағолдина Ж. Б.,	
Райсов Н. С.	
12Х1МФ ыстыққа тәзімді қазандық болатының белгіне алынған пі-ст-ал негізіндегі ыстыққа тәзімді жабындарының жағары температуралық касиеттері 226	
Машрапов Б. Е., Клецель М. Я., Машрапова Р. М.,	
Динмуханбетова А. Ж.	
Дұрыстығын бағылаудың максималды ток корғанысы 237	
Мейрханова М. Б., Ойткеевич С. В., Иванов В. А.,	
Тохметова К. М., Смағулова К. К.	
Машинадың оқыту және интернет заттарына негіздеген қалдықтарды басқару жүйесі 246	
Никифоров А. С., Кинжебекова А. К., Нуркина Ш. М.,	
Карманов А. Е., Оришевская Е. В.	
Казандық кондырғыларында органикалық қалдықтарды отын ретінде пайдалануды талдау 260	
Оспанова Н. Н., Аканова А. С., Байбусинова М. С.	
Онтайн курс қосымшасының компъютерлік моделі 272	
Оржанова Ж. К., Боканова А. А., Исабеков Ж. Н.	
Электр энергетикасында фазалық айналмалы трансформаторларды колдану перспективалары 286	

Пирманов И. А., Кошеков К. Т., Сейдахметов Б. К.,	
Курбанов Я. М., Аскадулы К.	
Цифрлық егіздер технологияның Аңаптикалық платформа моделі 296	
Рахимбердинова Д. М., Новоожилов А. Н., Колесников Е. Н.,	
Новоожилов Т. А.	
Магниттік ток трансформаторларында кен термиялық өндірістің қысқа жөпісінің ток корғанысын жөтіп діру 311	
Смирнов А. П., Риммер Е. С., Савостин А. А., Риммер Д. В.,	
Молдахметов С. С.	
Электреттікіліш орта деңгейнің потенциометриялық өлшемшін сандық модельдеу және өлшемшін конструкциясын жақсарту 323	
Толегенова А. С., Сериков Т. Г., Карабасов А. О.	
Қасым Р. Т., Тұрдыбек Б.	
Кен жолқаты антиennaның көмегімен көп чипті деректерді беру тиимділігін арттыру 337	
Телегумай Г., Елубай М., Айткалиева Г., Елемессова Г.	
Жегілдірілген сактау жүйесіне арналған иондық полимерлер ретіндеңігі полиморфолиттер 348	
Авторлар туралы ақпарат 362	
Авторларға арналған ережелер 372	
Жарияланым этикасы 383	

HIGH-TEMPERATURE PROPERTIES OF THERMAL-BARREL COATINGS BASED ON Ni-Cr-Al OBTAINED ON THE SURFACE OF HEAT-RESISTANT BOILER STEEL 12X1MF

In this article, the high-temperature oxidizing properties of homogeneous and gradient coatings based on Ni-Cr-Al obtained by detonation spraying on the surface of heat-resistant boiler steel 12X1MF are investigated. To assess the resistance to high-temperature oxidation of homogeneous and gradient coatings based on Ni-Cr-Al, cyclic temperature tests at 1000°C were also carried out. The high-temperature oxidizing ability was evaluated by measuring the increase in the mass of samples after each cycle. In addition, the porosity of the coatings was measured before high-temperature oxidation, and after oxidation, X-ray structural phase analysis (XRD) was performed. According to the results of visual analysis, Ni-Cr-Al showed that the surface of the samples with homogeneous and gradient coatings is not damaged compared to the sample of boiler steel 12X1MF without coating. For 12x1mf steel without coating, the process of oxidation and increase in mass is continuous, the weight gain is the highest among all tested samples. The results of X-ray phase analysis showed that after cyclic high-temperature oxidation, protective oxides such as Cr₂O₃ and Al₂O₃ are formed on the surface of the coatings. In addition, the peaks of the Al₂O₃ phase in a gradient coating based on Ni-Cr-Al are more pronounced and intense compared to a homogeneous coating based on Ni-Cr-Al, which, in turn, contributes to an increase in the resistance of the gradient coating to oxidation.

Keywords: high temperature oxidation, boiler steel 12X1MF, gradient coating, Ni-Cr-Al coating, detonation spraying.

МРНТИ 44.29.31

1, 2, 3, 4 Торайыров Университеттін хабарлысы. ISSN 2710-3420. Энергетикалық сериясы. № 4. 2023

*Б. Е. Маширалов¹, М. Я. Клецель², Р. М. Маширалова³,

А. Ж. Динмуханбетова⁴

1, 2, 3, 4 Торайыров Университеттін хабарлысы. ISSN 2710-3420. Энергетикалық сериясы. № 4. 2023
e-mail: bokamashrapov@mail.ru

МАКСИМАЛЬНАЯ ТОКОВАЯ ЗАЩИТА С КОНТРОЛЕМ ИСПРАВНОСТИ

Отмечено, что построение защиты на миниатюрных магниточувствительных элементах, например, герконах, устанавливаемых на безопасном расстоянии от токоведущих шин, позволяет решить одну из актуальных задач электроэнергетики – уход от традиционных трансформаторов тока. Предложены максимальная токовая защита повышенной надежности, получающая информацию о токах в шинах от герконов, и конструкция для их крепления в ячейках комплектных распределительных устройств. Конструкция представляет собой полый опорный изолятор, выпускаемый промышленностью, внутри которого располагается геркон, логическая часть и выходной орган защиты. Для повышения надежности функционирования защиты она оснащена встроенной тестовой диагностикой неисправностей. Диагностика запускается нажатием кнопки, через контакты которой подается тестовый сигнал на обмотки герконов. Затем контролируется появление направления в заданных точках схемы защиты. Если оно отсутствует в какой-либо из этих точек, то фиксируют неисправный элемент и сигнализируют о неисправности в схеме. При этом контролируется исправность всех элементов защиты, включая и герконы. Подробно рассмотрено поведение защиты в различных режимах, а также как осуществляется и какие неисправности выявляются в устройстве.

Ключевые слова: максимальная токовая защита, геркон, конструкция для крепления, изолятор, диагностика неисправностей.

Введение

Максимальная токовая защита (МТЗ) является одной из самых распространенных защит от коротких замыканий, применяемых в

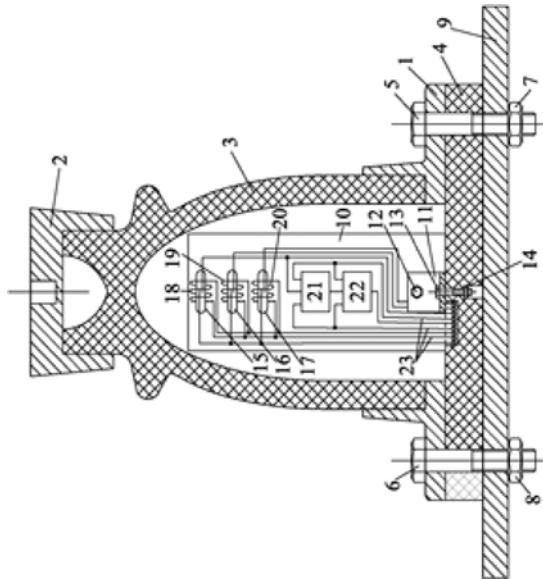
с помошью соединительного провода 23 подключен через нормально разомкнутый контакт 26 промежуточного реле 25 к одному из выходов источника 27 переменного напряжения, а другой вывод – к другому входу источника 27 переменного напряжения. Промежуточное реле 25 одним входом подключено через нормально разомкнутые контакты кнопки 28 к «плюсу» источника оперативного тока, а другим выводом – к «минусу» источника оперативного тока. Элемент И 29 подключен входами к вторым контактам герконов 15, 16, 17, а выходом в цепь сигнализации. Элемент ИЛИ 30 подключен к вторым контактам герконов 15, 16, 17, а выходом к входу таймера З1, выход которого подключен в цепь сигнализации. Промежуточное реле 25, источник 27 переменного напряжения, кнопка 28, элементы И 29, ИЛИ 30 и таймер 31 расположены в релейном отсеке ячейки КРУ.

Электроустановках (ЭУ) напряжением 6-110 кВ. Обычно она получает информацию о токах в шинах ЭУ от металлоемких трансформаторов тока [1, 2], которые, к тому же, имеют и другие общизвестные недостатки [3, 4]. О необходимости их замены на более миниатюрные датчики тока не раз упоминалось на международных конференциях [5, 6] и в высокорейтинговых журналах [7, 8]. При этом в качестве датчиков тока для построения устройств защиты предлагается использовать магниточувствительные элементы: герконы [7-9], катушки Роговского [6, 10], датчики Холла [4] и т.д. Нами выбраны герконы, так как они имеют ряд важных для релейной защиты преимуществ перед остальными магниточувствительными элементами [7]. На основе герконов уже предложено несколько вариантов выполнения максимальной токовой защиты [7-9, 11], однако судить о том какой из них окажется лучше можно будет только после опыта их эксплуатации. Кроме того, для повышения надежности функционирования защиты ЭУ с помощью известных методов нужно иметь несколько хорошо апробированных комплектов МТЗ, которых пока недостаточно. Поэтому в данной работе предлагается вариант выполнения МТЗ на герконах с встроенной диагностикой неисправностей для ЭУ с ячейками КРУ.

Материалы и методы

Максимальная токовая защита на герконах [12] содержит (рисунок 1) электроизолирующий корпус, выполненный в виде полого опорного изолятора с основанием 1, колпачком 2 и корпусом 3. Основание 1 устанавливается на планке 4 и с помощью болтов 5, 6 и гаек 7, 8, пропущенных через отверстия в основании 1 и планке 4, прикреплено к внутренним конструктивным элементам 9 ячейки КРУ. Сменный элемент 10 с помощью крепежных углов 11, болтов 12, 13 и гаек 14 закреплен на планке 4. Герконы 15, 16, 17, с обмотками 18, 19, 20 управления, счетчик импульсов 21 и выходное реле 22 прикреплены к сменному элементу 10. Первый контакт герконов 15, 16, 17, один вход счетчика импульсов 21 и выходного реле 22 с помощью соединительных проводов 23 подключенены к «плюсу» источника оперативного тока. Другие выходы счетчика импульсов 21 и выходного реле 22 с помощью соединительных проводов 23 подключены к «минусу» источника оперативного тока. Второй контакт, например, геркона 15 подключен с помощью соединительного провода 23 к входу счетчика импульсов 21, выход которого подключен с помощью соединительного провода 23 к входу выходного реле 22. Выход выходного реле 22 с помощью соединительного провода 23 подключен в цепь отключения выключателя электроустановки через нормально замкнутые контакты 24 промежуточного реле 25 и в цепь сигнализации. Один вывод обмоток 18, 19, 20 управления

входом подключено через нормально разомкнутые контакты кнопки 28 к «плюсу» источника оперативного тока, а другим выводом – к «минусу» источника оперативного тока. Элемент И 29 подключен входами к вторым контактам герконов 15, 16, 17, а выходом в цепь сигнализации. Элемент ИЛИ 30 подключен к вторым контактам герконов 15, 16, 17, а выходом к входу таймера З1, выход которого подключен в цепь сигнализации. Промежуточное реле 25, источник 27 переменного напряжения, кнопка 28, элементы И 29, ИЛИ 30 и таймер 31 расположены в релейном отсеке ячейки КРУ.



a)

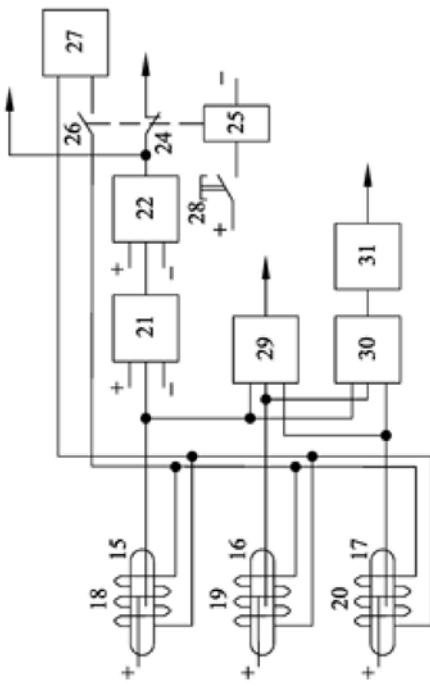


Рисунок 1 – Закрепление устройства защиты на внутренних конструктивных элементах КРУ и схема подключения ее элементов
б)

Результаты и обсуждение

Предложенная максимальная токовая защита работает следующим образом [12]. Пусть необходимо выполнить защиту кабельной линии с максимальным рабочим током $I_{\text{р.maks}}=500 \text{ A}$, подключаемой к питающим шинам через ячейку комплектного распределительного устройства (КРУ). Рассчитывают по известной формуле ток $I_{\text{c3}} = I_{\text{c3}} / 2$ в шине, при котором защита должна сработать, $I_{\text{c3}}=1500 \text{ A}$. Затем из герконов 15, 16, 17 выбирается тот, для которого выполняется условие $F_{\text{ep}} = I_{\text{c3}} / I_{\text{th}}$, где h – расстояние от шины до геркона. Пусть этому условию соответствует геркон 15. Тогда к входу счетчика импульсов 21 подключают контакты геркона 15. Затем устанавливают полый опорный изолитор основанием 1 на планку 4 и прикрепляют с помощью болтов 5, багажек 7, 8 к внутренним конструктивным элементам 9 ячейки КРУ.

В режиме нагрузки, когда токи в шинах ячейки КРУ не превышают ток I_{c3} , геркон 15 не срабатывает. Поэтому на выходах счетчика импульсов 21 и выходного реле 22 сигналов нет. Защита не срабатывает.

При возникновении короткого замыкания токи в шинах ячейки КРУ становятся больше тока $I_{\text{c3}}=1500 \text{ A}$. Поэтому геркон 15 срабатывает и выдает сигнал (импульс) на вход счетчика импульсов 21. Счетчик импульсов 21 начинает отсчитывать заданное количество импульсов, поступающих на его вход. Заданное количество импульсов зависит от величины выдержки времени, которую необходимо обеспечить. Пусть защита должна сработать с выдержкой времени 0,5 с, тогда учитывая, что контакты геркона 15

замыкаются и отпадают каждую полуволну переменного тока, т.е. в каждую полуволну переменного тока на вход счетчика импульсов поступает сигнал, заданное количество импульсов равно 50. После того, как на вход счетчика импульсов 21 поступит пятидесятый сигнал, счетчик импульсов 21 выдаст сигнал на вход выходного реле 22, которое срабатывает и подает сигнал в цепи сигнализации и отключения выключателя электроустановки. При этом элемент И 29 сигнала не выдаст, так как герконы 16 и 17 не сработали, а элемент ИЛИ 30 и таймер 31 – так как контакты геркона 15 не залипли. Если контакты геркона 15 залипли, то таймер 31 по истечении выдержки времени, например 0,02 с., сигнализирует об этом.

Для выявления неисправностей в устройстве максимальной токовой защиты, она снабжена тестовой диагностикой. При нажатии кнопки 28 срабатывает промежуточное реле 25, которое разрывает цепь отключения выключателя электроустановки и подключает обмотки 18, 19, 20 управления к источнику 27 переменного напряжения. Под действием магнитных полей, созданных токами в обмотках 18, 19, 20 управления герконы 15, 16, 17 срабатывают и отпадают, если исправны, каждую полуволну переменного тока. Поэтому элементы И 29, ИЛИ 30 выдают сигналы, а таймер 31 – нет. После того как геркон 15 выдаст 50-тый импульс, сработает счетчик 21 импульсов, а затем и выходное реле 22, выдавая сигнал об исправности защиты. Если хотя бы один геркон 15, 16 или 17 не срабатывает, то элемент И 29 сигнала не выдаст. Если контакты любого из герконов 15, 16, 17 залипли, выдаст сигнал таймер 31. Если не исправны счетчик импульсов 21 или выходное реле 22, то сигнал с выхода последнего отсутствует.

Выводы

Предложенная защита использует, для получения информации о токах в шинах электроустановки, герконы вместо трансформаторов тока, что дает возможность экономить медь, сталь и высоковольтную изоляцию. Есть основания полагать, что она будет надежнее большинства известных защит на герконах, благодаря встроенной тестовой диагностике неисправностей.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1 Анипреев, В. А. Релейная защита и автоматика систем электроснабжения. – М. : Высшая школа, 2006. – 639 с.
- 2 Kletsel, M., Mashrapov, B. Traversal protection of two parallel lines without voltage path // Przeglad Elektrotechniczny, 2016. – vol. 92 №2. – P. 109–112.

3 **Guan-Jie Huang, Nanming Chen, Kun-Long Chen** Self-calibration method for coreless Hall effect current transformer // 2016 IEEE Power and Energy Society General Meeting (PESGM), Boston, MA, 2016. – P. 1-5.

4 **Liang, C., Chen, K., Tsai Y. and Chen, N.** New electronic current transformer with a self-contained power supply // IEEE Power & Energy Society General Meeting Journal, 2015. – P. 1301-1312.

5 **Dyakov, A. F., Ishkin, V. H., Mamikonyanc, L. G., Semenov, V. A.** Электроэнергетика мира в начале XXI столетия (по матер. 39-й сессии СИГРЭ, Париж) // Энергетика за рубежом. – М. : ЗАО Научно-техническая фирма «Энерпрогресс», 2004. – Вып. 4-5. – 176 с.

6 **Kojoović, L. A.** New Protection Schemes Based on Novel Current Sensors for Up-to-Date Grid // IET Conference Publications, 2013. – P. 10-13.

7 **Goryunov, V., Klefsel, M., Mashrapov, B., Mussayev, Z., Talipov, O.** Resource-saving current protections for electrical installations with isolated phase busducts. Alexandria Engineering Journal, 2022. – vol. 61 №8. – P. 6061–6069.

8 **Klefsel, M., Mashrapov B., Mashrapova R.** Reed switch protection of double-circuit lines without current and voltage transformers. Int. J. Electr. Power Energy Syst., 2023. – vol. 154, №109457.

9 **Гуревич, В. И.** Высоковольтные устройства автоматики на герконах. – Хайфа, 2000. – 368 с.

10 **Sarwade, A. N., Katti, P.K., Ghodekar, J.G.** Use of Rogowski Coil for accurate measurement of secondary current contaminated with CT saturation in distance protection scheme // Proc. of IEEE 6th International Conference on Power Systems (ICPS), 2016. – P. 598-610.

11 **Zahlmann, P., Birkl, J., Bohm, T., Buehler, K., Maget, J., Ehrhardt, A., Shulzhenko, E.** Apparatus for detecting electrical currents at or near electrical conductors. DE Patent 102018111308-B3, May 09, 2019.

12 **Клецель, М. Я., Машрапов, Б. Е., Марковский, В. П., Машрапова Р. П.** Максимальная токовая защита на герконах / Пат. № 36216 РК. МПК H02H 7/22 ; опубл. 12.05.23, Бюл. № 19. – 7 с.

REFERENCES

1 **Andreev, V.A.** Relejnaya zashchita i avtomatika sistem elektrosvazheniya [Relay protection and automation of power supply systems]. – Moscow : Vysshaya shkola, 2006. – 639 p.

2 **Klefsel, M., Mashrapov, B.** Traversal protection of two parallel lines without voltage path // Przeglad Elektrotechniczny, 2016. – vol. 92 №2. – P. 109–112.

Принято к изданию 28.11.23.

Приимано к изданню 28.11.23.

Автор не должен представлять статью, идентичную ранее опубликованной в другом журнале. В частности, не принимаются переводы на английский либо немецкий язык статей, уже опубликованных на другом языке.

В случае обнаружения в рукописи статьи существенных ошибок автор должен сообщить об этом редактору раздела до момента подписи в печать оригинал-макета номера журнала. В противном случае автор должен за свой счет исправить все критические замечания.

Направляя статью в журнал, автор осознаёт указанную степень персональной ответственности, что отражается в письменном обращении в редакционную коллегию журнала.

Теруге 28.11.2023 ж. жіберілді. Басуға 29.12.2023 ж. көп койылды.

Электронды баста

29.9 Mb RAM

Шартты баста табагы 22,2. Тарапты 300 дана. Багасы келісім бойынша.

Компьютерде беттеген: А. К. Мыржикова

Корректор: А. Р. Омарова, Д. А. Кожас

Тапсырыс №4175

Сдано в набор 28.11.2023 г. Подписано в печать 29.12.2023 г.

Электронное издание

29.9 Mb RAM

Усл. печ. л. 22,2. Тираж 300 экз. Цена договорная.

Компьютерная верстка: А. К. Мыржикова

Корректор: А. Р. Омарова, Д. А. Кожас

Заказ № 4175

«Toraighytov University» бастасынан басылып шығарылған

Торайтыров университеті

140008, Павлодар к., Ломов к., 64, 137 каб.

«Toraighytov University» бастасы

Торайтыров университеті

140008, Павлодар к., Ломов к., 64, 137 каб.

67-36-69

E-mail: kereku@tou.edu.kz

www.vestnik-energy.tou.edu.kz