После приема данных от датчика температуры для их стабилизации введена задержка времени начала сравнения.

Структурная схема устройства (рисунок 1) состоит из следующих блоков: 1.1, 1.2, 1.3 – измерения напряжений фаз A, B, C; 2.1, 2.2, 2.3 – делителей напряжений фаз A, B, C; 3.1, 3.2, 3.3 – сглаживающие фильтры: 4 – первичный преобразователь температуры фаз; 5 – датчик температуры; 6 – блок подстройки; 7 – микроконтроллер; 8 – блок световой сигнализации; 9 – гальваническая развязка; 10 – исполнительный орган; 11 – блок питания.

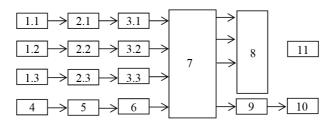


Рисунок 2 – Структурная схема устройства

Разработанное устройство позволяет сократить расход ресурса и и повысить срок службы АД.

### Список использованных источников

- 1. Popova I.O., Gryshenko O.K. (1998). Analiz vplyvu asymetrii naprugy na protses teplovogo iznosu izolyatsii asynkhronnykh elektrodvyguniv [The influence of voltage asymmetry on the process of heat dissipation in asynchronous electric motors isolation]. Melitopol, Ukraine: Scientific announcer of Tavria state agrotechnical academy, 1/8, 14–18.
- 2. Попова І.О. Захист асинхронного двигуна від несиметричних режимів. /І.О. Попова, С.Ф. Курашкін, Д.М. Нестерчук. Вісник Харківського національного технічного університету сільського господарства ім. П. Василенка. //Проблеми енергозабезпечення та енергозбереження в АПК України. Вип. 195. —Харків: ХНТУСГ, 2018. С. 114-115.

# Попова И.А., к.т.н., доцент, Курашкин С.Ф, к.т.н., доцент, Квитка С.О., к.т.н., доцент

Таврический государственный агротехнологический университет имени Дмитрия Моторного, г. Мелитополь, Украина АНАЛИЗ ПРИЧИННО-СЛЕДСТВЕННЫХ СВЯЗЕЙ АВАРИЙНЫХ

## АНАЛИЗ ПРИЧИННО-СЛЕДСТВЕННЫХ СВЯЗЕЙ АВАРИЙНЫХ РЕЖИМОВ АСИНХРОННЫХ ДВИГАТЕЛЕЙ ДЛЯ ВЫБОРА ЭФФЕКТИВНОЙ ЗАЩИТЫ

В электроприводе промышленных установок и АПК наибольшее распространение получили асинхронные двигатели с короткозамкнутым ротором

(АД). Причина в простоте конструкции, небольшой себестоимости производства, большом диапазоне выпускаемых промышленностью мощностей.

Срок службы АД составляет практически 20 лет без капитального ремонта при условии их правильной эксплуатации, под которой понимают работу в соответствии с номинальными параметрами, которые указаны в паспортных данных АД. Однако довольно часто условия эксплуатации бывают далеки от номинальных. Существует ряд причин, которые имеют наиболее пагубное влияние на АД. Это, в первую очередь, плохое качество напряжения питания сети: отклонения напряжения от нормы вверх и вниз от номинального значения, несимметрия напряжений сети (обрыв линейного или фазных проводов), наличие высших гармоник напряжения и прочее. Значительное влияние оказывают технологические перегрузки АД со стороны рабочих машин, условия окружающей среды (повышенная влажность, агрессивность, температура), снижение сопротивления изоляции, нарушение охлаждения. Работа в аварийных режимах АД вызывает увеличение электропотребления из сети, рост реактивной мощности и тепловых потерь в обмотках статора и тепловому износу их изоляции. Вследствие этого главной задачей является предотвращение аварийных режимов работы, и создание комплекса мер, а в частности, устройств защиты, с целью предотвращения аварийных ситуаций, для повышения сроков службы АД, экономного потребления электроэнергии, сокращения расходов на капитальный ремонт АД. Такие меры следует выбирать с учетом специфики процессов, которые происходят в АД и являются катализаторами перехода в аварийные режимы работы. К ним предъявляются следующие основные требования: относительная дешевизна, простота, надежность.

Все аварийные режимы работы АД обычно сопровождаются превышением температуры в обмотке статора, необратимым физико-химическим процессам в изоляции, ее старению, постепенной потере механической прочности и изолирующих свойств. Температура нагрева обмоток зависит от теплотехнических характеристик АД и температуры окружающей среды. Перегрев сверх нормы на каждые 8°С уменьшает срок службы изоляции обмоток статора в два раза [1].

Анализ аварийных ситуаций указывает, что наиболее частыми причинами поломки АД являются: короткие замыкания обмотки статора, обрывы ее, заклинивание подшипниковых узлов или технологического оборудования, технологические перегрузки, ухудшение охлаждения, снижение сопротивления изоляции обмоток, несимметрия напряжения сети. Аварии бывают механические и электрические. Причиной механических аварий могут быть радиальные вибрации, вызванные несимметрией напряжения. До 10 % всех аварий АД являются механическими, 8 % из них вызваны вибрациями от несимметрии напряжений и только 2 % связаны с механическими перегрузками [2].

Несимметричные и неполнофазные режимы работы АД наиболее распространены и возникают в следующих случаях: при искажении симметрии напряжений сети; при несимметрии сопротивлений в цепях статора и ротора; при неравномерном распределении потребителей по фазам сети за счет однофазных потребителей; обрыв фазного провода питания [2].

Для повышения эксплуатационной надежности асинхронных двигателей в АПК при несимметрии напряжений сети, необходимо совершенствовать способы диагностики и защиты. В устройствах диагностирования и защиты чувствительным органом, которым осуществляется контроль одного или нескольких параметров, есть датчик. Существующие устройства защиты можно подразделить на группы по параметрам контроля силы тока, напряжения и температуры (рис.1) [3].

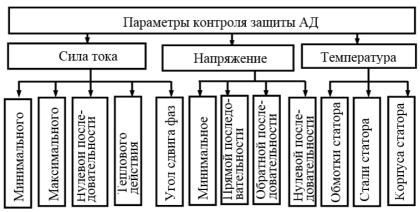


Рисунок 1— Классификация параметров контроля аварийных режимов АД

Эффективность защиты зависит от комбинации контролируемых параметров. Для большинства АД в АПК лучше использовать комбинированные защиты по причине разнообразия специфических условий, при которых они работают.

### Список использованных источников

- 1. Popova, I.O., Gryshenko O.K. (1998). Analiz vplyvu asymetrii naprugy na protses teplovogo iznosu izolyatsii asynkhronnykh elektrodvyguniv [The influence of voltage asymmetry on the process of heat dissipation in asynchronous electric motors isolation]. Melitopol, Ukraine: Scientific announcer of Tavria state agrotechnical academy, 1/8, 14–18.
- 2. Попова І.О. Пристрій захисту групи асинхронних двигунів. /І.О. Попова, С.Ф. Курашкін // Вісник Харківського національного технічного університету сільського господарства ім. П. Василенка. Технічні науки.

//Проблеми енергозабезпечення та енергозбереження в АПК України. — Вип. 203. —Харків: ХНТУСГ, 2019. — С. 104-106.

3. Попова І.О. Контроль режимів роботи асинхронних двигунів при несиметрію напруг мережі. /І.О. Попова. Автореф. дис. кандидата техн. наук. – Мелітополь: 2003. – 20 с.

# Прищепов М.А., д.т.н., доцент; Рутковский И.Г. УО «Белорусский государственный аграрный технический университет», Минск, Республика Беларусь МОДЕЛИРОВАНИЕ РАБОТЫ ПРОТОЧНОГО ЭЛЕКТРОДНОГО НАГРЕВАТЕЛЯ

При прямом электронагреве сопротивлением тепловая энергия выделяется непосредственно в нагреваемой среде. Из за влияния температурного коэффициента сопротивления на входе в проточный электродный нагреватель (ЭН) термообработка будет протекать менее интенсивно чем на выходе. Для повышения равномерности термообработки можно использовать многозонный электродный нагрев [1-2].

Для многозонного электродного нагревателя в статике все электротепловые процессы происходящие в межэлектродном пространстве описываются системой уравнений:

$$\begin{cases} Cp \cdot G \cdot \frac{\partial \theta}{\partial x} = \frac{U_{k}^{2} \cdot \Pi \cdot \eta}{\rho t(\theta) \cdot H} \\ U = \sum_{k=1}^{N} U_{k} = \sum_{k=1}^{N} I \cdot R_{k} \\ I = C_{p} \cdot G \cdot (\theta_{\text{elst}} - \theta_{\text{ex}}) / (\eta \cdot U) \\ R_{k} = \int_{0}^{L_{k}} \rho_{t}(\theta) dx \cdot \int_{0}^{L_{k}} H dx / (\int_{0}^{L_{k}} \Pi dx \cdot L_{k}^{2}) \end{cases}$$

$$(1)$$

где G — массовый расход обрабатываемой среды, кг/сек;  $C_p$  — удельная теплоемкость обрабатываемой среды, Дж/(кг.°С);  $\Pi$  — ширина электродов электронагревателя, м; H — межэлектродное расстояние, м;  $\rho t(\theta)$  — удельное сопротивление обрабатываемой среды, Ом·м;  $U_k$  — напряжение на k-ой последовательно соединенной зоне, B; U — напряжение питания, B;  $\eta$  — коэффициент полезного действия, о.е.; I — мгновенное значение полного тока электронагревателя, A;  $R_k$  — мгновенное значение сопротивления k-ой зоны, Ом; R — мгновенное значение полного сопротивления электронагревателя, Ом;  $L_k$  — длина k-ой зоны электронагревате