2017. № 2. Advanced science

Технические науки

УДК 621.315.1

А. П. Вихарев, А. В. Вильнер, Н. Г. Репкина

ПОТЕРИ МОЩНОСТИ И ПАДЕНИЕ НАПРЯЖЕНИЯ В ВОЗДУШНЫХ ЛЭП С ЗАЩИЩЁННЫМИ ПРОВОДАМИ

В настоящее время при строительстве и реконструкции воздушных линий электропередачи напряжением 6...35 кВ широкое распространение получили защищённые провода. Наличие изоляции позволяет сблизить фазные провода и уменьшить габариты линии электропередачи. Актуальность исследования обусловлена тем, что изменение конструкции проводов и их сближения приводит к изменению параметров линий электропередачи с защищенными проводами по сравнению с линиями, выполненными неизолированными проводами. Поэтому целью исследования является сравнительный анализ сопротивлений, потерь мощности и падения напряжения в линиях электропередачи с защищёнными и неизолированными проводами. Ведущим методом исследования является аналитический метод, с помощью которого выполнены расчеты. Материалы статьи можно использовать при проектировании и реконструкции воздушных линий электропередачи, выполненных защищенными проводами.

Ключевые слова: воздушные ЛЭП, защищенные провода, потери мощности, падение напряжения.

В настоящее время при строительстве и реконструкции воздушных ЛЭП напряжением 6...35 кВ широкое распространение получили защищённые провода, обладающие рядом эксплуатационных преимуществ по сравнению с неизолированными проводами. Протяжённость воздушных ЛЭП с защищёнными проводами (ВЛЗ) составляет более 150 тыс. км. и с каждым годом увеличивается. Положительный опыт эксплуатации ВЛЗ позволил разработать защищённые провода на напряжение 110 кВ (СИП-7) [4].

Токоведущая жила защищённого провода выполнена уплотнённой, скрученной из нескольких проволок, изготовленных из термостойкого алюминиевого

[©] Вихарев А. П., Вильнер А. В., Репкина Н. Г., 2017

2017. № 2. Advanced science

Технические науки

сплава. Поверх токоведущей жилы располагаются слои изоляционного материала. Для проводов напряжением 6, 10 кВ — один слой, для проводов напряжением 35 кВ — два слоя, для проводов напряжением 110 кВ — три слоя. Конструкция защищённого провода на 35 кВ приведена на рис. 1.

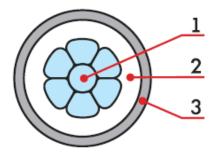


Рис. 1. Конструкция защищённого провода ПЗВ

1— уплотненная жила из проволок алюминиевого сплава, герметизированная водоблокирующими нитями; 2 — слой из изоляционного сшитого полиэтилена; 3 — защитная изоляция из атмосферостойкого сшитого полиэтилена.

Основным преимуществом ВЛЗ является исключение коротких замыканий между фазными проводами при схлёстывании, касании траверс, стоек опор, деревьев. Это позволяет сблизить фазные провода и уменьшить габариты ЛЭП и расходы на прокладку трассы. Кроме того повышается безопасность эксплуатации ВЛЗ по сравнению с традиционными ЛЭП.

Изменение конструкции проводов и их сближения приводит к изменению параметров ВЛЗ по сравнению с ЛЭП, выполненными неизолированными проводами. Например, в работе [5, стр. 17] отмечается, что реактивное сопротивление ВЛЗ уменьшается в три раз по сравнению с неизолированными проводами. В результате чего значительно повышаются показатели качества электроэнергии. Это утверждение вызывает сомнению, поэтому данная статья посвящена сравнительному анализу сопротивлений, потерь мощности и падения напряжения в ЛЭП с защищёнными и неизолированными проводами.

Анализ погонных сопротивлений. Погонные активные сопротивления для неизолированных сталеалюминиевых проводов приведены в ГОСТ 839-80 [2], а

2017. № 2. Advanced science

Технические науки

для защищённых проводов в ГОСТ Р52373-2005 [3] (табл. 1). Анализ данных, приведённых в таблице 1, показывает, что у защищённых проводов активное сопротивление больше, чем у неизолированных. Это вызвано тем, что термостойкий сплав, из которого изготовлены защищённые провода, имеет большее удельное сопротивление. Отличие активных сопротивлений меняется в зависимости от величины сечения провода. Наибольшая разница для сечения 35 мм² составляет 26.9%, а наименьшая – для сечения 150 мм². составляет 15.1%.

Таблица 1 Погонные сопротивления проводов

Номинальное	<i>r</i> ₀ , Ом/км		<i>х</i> ₀ , Ом/км		<i>х</i> ₀ , Ом/км		x_0 , Ом/км	
сечение про-			(10 кВ)		(35 кВ)		(110 кВ)	
вода, мм ²	AC	3П	AC	3П	AC	3П	AC	3П
35/6.2	0.777	0.986	0.358	0.327	_	_	_	_
50/8.0	0.595	0.720	0.350	0.317	_	_	_	_
70/11	0.422	0.493	0.339	0.306	0.432	0.331	0.444	0.392
95/16	0.300	0.363	0.328	0.290	0.421	0.316	0.434	0.376
120/19	0.244	0.288	_		0.414	0.313	0.427	0.375
150/19	0.205	0.236	_	_	0.406	0.308	0.420	0.368
185/24	0.154	0.188	_	_	_	_	0.413	0.361
240/32	0.118	0.145	_	_	_	_	0.405	0.353

Погонное реактивное сопротивление проводов воздушных ЛЭП зависит от взаимного расположения на опоре и может быть рассчитано по известной формуле

$$x_0 = 0.144 \cdot lg(\frac{D_{\rm cp}}{r_{\rm np}}) + 0.0157,$$
 (1)

где $D_{\rm cp}$ — среднегеометрическое расстояние между проводами, см;

 $r_{\text{пр}}$ – радиус провода, см.

При выполнении расчётов расстояние между фазными проводами ВЛЗ напряжением 10 кВ принималось равным 0.4 м, а напряжением 35 кВ — 0.6 м. Радиусы проводов определялись по стандартам [2,3]. Для воздушных ЛЭП с неизолированными проводами рассматривалось расположение проводов на унифицированных опорах. В настоящее время в России отсутствуют нормативы на выполнение ВЛЗ напряжением 110 кВ. Согласно выводам, сделанным в работе [1], с учётом опыта сооружения таких линий в странах северной Европы, междуфазное расстояние ВЛЗ 110 кВ можно принять равным 200 см при расположении проводов в вершинах равностороннего треугольника. Результаты расчётов погонных реактивных сопротивлений для воздушных ЛЭП с защищёнными и неизолированными проводами приведены в табл.1.

Анализ результатов расчётов показывает, что погонное реактивное сопротивление проводов ВЛЗ меньше, чем линий с неизолированными проводами. Для ВЛЗ напряжением 10 кВ снижение сопротивления составляет в среднем 10%, для ВЛЗ напряжением 35 кВ – 24%, а для ВЛЗ напряжением 110 кВ – 12%.

Анализ потерь мощности. Потери активной мощности в ЛЭП зависят от тока и активного сопротивления линии и могут быть определены по известной формуле

$$\Delta P_{\pi} = 3 \cdot I_{\pi}^{2} \cdot r_{\pi} \,. \tag{2}$$

Зависимости потерь активной мощности (на один км) от тока в ЛЭП напряжением 35 кВ и сечением 95 мм² приведены на рис. 2. Поскольку активное сопротивление ВЛЗ больше, чем у линии с неизолированными проводами, то и потери активной мощности так же будут больше: для ВЛЗ напряжением 35 кВ на (15...21)%, для ВЛЗ напряжением 110 кВ – на (15...23)%.

Потери реактивной мощности в ЛЭП зависят от тока и реактивного сопротивления линии и могут быть рассчитаны по известной формуле

$$\Delta Q_{\pi} = 3 \cdot I_{\pi}^{2} \cdot x_{\pi} \,. \tag{3}$$

Зависимости потерь реактивной мощности (на один км) от тока в ЛЭП напряжением 35 кВ и сечением 95 мм² приведены на рис. 3. Поскольку реактивное сопротивление ВЛЗ меньше, чем у линии с неизолированными проводами, то и потери реактивной мощности так же будут меньше: для ВЛЗ напряжением 35 кВ на (23...25)%, для ВЛЗ напряжением 110 кВ – на (12...13)%.

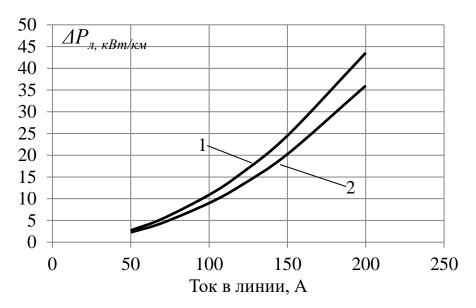


Рис. 2. Зависимости потерь активной мощности от тока
в ЛЭП напряжением 35 кВ, сечением 95 мм²
1 – защищённые провода; 2 – неизолированные провода

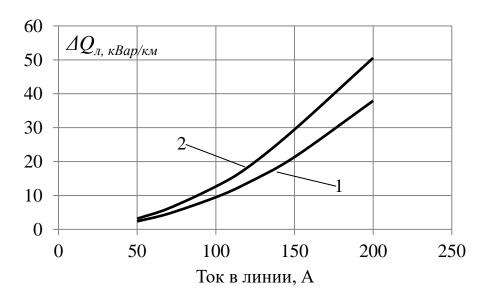


Рис. 3. Зависимости потерь реактивной мощности от тока
в ЛЭП напряжением 35 кВ, сечением 95 мм²
1 – защищённые провода; 2 – неизолированные провода

Анализ падения напряжения. Падение напряжения в ЛЭП зависит от тока и полного сопротивления линии и может быть рассчитано по известной формуле

$$\Delta U_{\pi} = \sqrt{3} \cdot I_{\pi} \cdot z_{\pi} = \sqrt{3} \cdot I_{\pi} \cdot (r_{\pi} + j \cdot x_{\pi}). \tag{4}$$

Зависимости падения напряжения (на один км) от тока в ЛЭП напряжением 110 кВ и сечением 240 мм² приведены на рис. 4. Анализ результатов расчётов показывает, что падение напряжения ВЛЗ меньше, чем у линий с неизолированными проводами: для ВЛЗ напряжением 35 кВ на (6...7)%, а для ВЛЗ напряжением 110 кВ – (9...10)%.

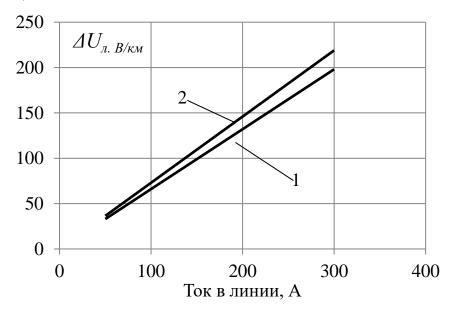


Рис. 4. Зависимости падения напряжения от тока в ЛЭП напряжением 110 kB, сечением 240 мм^2

1 – защищённые провода; 2 – неизолированные провода

Выводы. 1. Потери активной мощности в ВЛЗ увеличиваются по сравнению ЛЭП с неизолированными проводами;

- 2. Потери реактивной мощности в ВЛЗ уменьшаются по сравнению ЛЭП с неизолированными проводами;
- 3. Падение напряжения в ВЛЗ незначительно уменьшается по сравнению ЛЭП с неизолированными проводами.

Список литературы

- 1. Вихарев А. П. Электромагнитная обстановка вблизи воздушных ЛЭП 110 кВ с защищенными проводами // Электрические станции. 2016. № 12. С. 41–44.
- 2. ГОСТ 839-80 Провода неизолированные для воздушных линий электропередачи. URL: http://docs.cntd.ru/document/1200008421 (дата обращения 9.01.2017).
- 3. ГОСТ Р 52373-2005 Провода самонесущие изолированные и защищенные для воздушных линий электропередачи. Общие технические условия. URL: http://docs.cntd.ru/document/gost-r-52373-2005 (дата обращения 9. 01.2017)
- 4. Провод с защитной изоляцией для воздушных линий электропередачи на напряжение 110 кВ. СИП-7. URL: http://sevcable.ru/catalog/mark?id=1331&categoryId=303 (дата обращения 9.01.2017).
- 5. Соловьев Ю. В. Контроль технического состояния защищенных проводов линий электропередачи в условиях комплексного воздействия эксплуатационных факторов: дис. ... канд. техн. наук. СПб., 2015. URL: http://www.spmi.ru/system/files/lib/sci/aspirant-doctorant/avtoreferaty/2015/2015-1/dissertaciya_solovev.pdf (дата обращения 16.08.2016).

ВИХАРЕВ Александр Павлович – кандидат технических наук, доцент кафедры электроэнергетических систем, Вятский государственный университет. 610000, г. Киров, ул. Московская, 36.

E-mail: usr00061@vyatsu.ru

ВИЛЬНЕР Александр Викторович – кандидат технических наук, заведующий кафедрой электроэнергетических систем, Вятский государственный университет. 610000, г. Киров, ул. Московская, 36.

E-mail: vilner@vyatsu.ru

РЕПКИНА Наталия Геннадьевна — кандидат технических наук, доцент кафедры электроэнергетических систем, Вятский государственный университет. 610000, г. Киров, ул. Московская, 36.

E-mail: usr00353@vyatsu.ru