

Michał Płotka
95-100 Zgierz, ul. Republikańska 6
NIP 731-189-91-18 REG. 364020450

tel. + 48 695 758 811
e-mail: proinvest.projekt@wp.pl

PROJEKT BUDOWLANO - WYKONAWCZY

PRZEDMIOT OPRACOWANIA: „Budowa linii kablowej oświetlenia ulicznego w miejscowości Starowa Góra, ul. Centralna i Konstantina, ul. Pejzażowa”

Jednostka ewidencyjna	Obręb	Działki inwestycji
Rzgów – obszar wiejski	Nr 5 Grodzisko	307/1
Rzgów – obszar wiejski	Nr 14 Starowa Góra	471

INWESTOR: Gmina Rzgów
pl. 500-lecia 22, 95-030 Rzgów

BRANŻA: Elektryczna

KATEGORIA OBIEKTU: XXVI

PROJEKTANT: inż. Edward Pałka, upr. bud. nr. 291/89/WŁ

ASYSTENCI PROJEKTANTA: mgr inż. Michał Płotka

inż. Wojciech Krysiak

Spis treści

1. Podstawa opracowania	5
2. Zakres opracowania	5
3. Projekt zagospodarowania terenu	5
3.1 Stan istniejący	5
3.2 Stan projektowany	5
3.3 Zestawienie powierzchni zabudowy projektowanych obiektów budowlanych	6
3.4 Informacja o terenie	6
3.5 Obszar oddziaływania obiektu	6
4. Zasilanie sieci oświetlenia ulicy	6
4.1 Źródło zasilania	6
4.2 Sieć kablowa i zasilanie opraw oświetleniowych	6
5. Charakterystyka przyjętych rozwiązań oświetlenia ulicy	7
5.1 Szafka oświetlenia ulicznego (SOU)	7
5.2 Słupy oświetleniowe	7
5.3 Oprawy oświetleniowe	7
5.4 Linia kablowa	9
6. Ochrona przeciwporażeniowa	10
7. Obliczenia techniczne	10
7.1 Obliczenia oświetlenia	10
7.2 Obwód zasilający SOU	10
7.3 Obwody oświetleniowe	11
8. Prace kontrolno - pomiarowe	13
9. Uwagi końcowe	14

SPIS RYSUNKÓW

*Rys. E-1 - Projekt zagospodarowania terenu – rozmieszczenie latarni i trasa linii
kablowej*

Rys. E-2 - Schemat ideowy zasilania oświetlenia ulicznego

SPIS ZAŁĄCZNIKÓW

Zał. 1. - warunki przyłączenia

Zał. 2. - umowa o przyłączenie do sieci dystrybucyjnej

Zał. 3. - współrzędne geodezyjne

Zał. 4. - karta katalogowa

Zał. 5. - uprawnienia budowlane

OŚWIADCZENIE

Zgodnie z art. 20 ust. 4 ustawy z dnia 7 lipca 1994 r. „Prawo budowlane” (Dz.U. 1994 nr 89 poz. 414) oświadczam, że projekt budowlany:

**„Budowa linii kablowej oświetlenia ulicznego w miejscowości Starowa Góra,
ul. Centralna i Konstantyna ul. Pejzażowa”**

został wykonany zgodnie z obowiązującymi przepisami oraz zasadami wiedzy technicznej.

1. Podstawa opracowania

- warunki przyłączenia nr 17-D0/WP/02898 z dn. 21-06-2017
- ustalenia z zamawiającym
- obowiązujące normy, ustawy, rozporządzenia, wytyczne
- inwentaryzacja własna w terenie
- mapa d/c projektowych

2. Zakres opracowania

Przedmiotem opracowania jest projekt budowlany budowy linii kablowej dla zasilania projektowanego oświetlenia ulicznego w miejscowości Starowa Góra przy ul. Centralnej oraz w miejscowości Konstantyna przy ul. Pejzażowej (wzdłuż dz. nr 307/1, 471). Projekt swym zakresem obejmuje budowę linii kablowej oświetlenia wraz ze słupami oświetleniowymi i szafką oświetlenia ulicznego.

3. Projekt zagospodarowania terenu

3.1 Stan istniejący

W miejscowości Starowa Góra, gmina Rzgów, na ul. Centralnej oraz miejscowości Konstantyna, gmina Rzgów, na ul. Pejzażowej brak jest oświetlenia ulicznego, które obejmowałby swoim zasięgiem rozważany odcinek.

Droga na odcinku objętym niniejszym opracowaniem posiada jedną jezdnię o szerokości ok 5 m i nawierzchni asfaltowej. Na rozważanym odcinku nie ma istniejącego chodnika.

Na odcinku ulicy, na którym zlokalizowana będzie projektowana infrastruktura oświetleniowa występuje uzbrojenie terenu:

- sieć wodociągowa

3.2 Stan projektowany

Projektuje się zasilanie szafki oświetlenia ulicznego (SOU) kablem typu YAKXS 4x25mm² ze złącza kablowo-pomiarowego typu ZK1+1P zlokalizowanego przy słupie linii napowietrznej nn w ul. Centralnej, przy dz. nr 470. (wg. odrębnego opracowania PGE Dystrybucja S.A.). SOU zostanie zlokalizowana na dz. nr 471 obok ww. złącza kablowo-pomiarowego typu ZK1+1P. Z SOU projektuje się zasilanie opraw oświetleniowych typu LED montowanych na słupach, linią kablową typu YAKXS 4x25mm², zgodnie z projektem zagospodarowania terenu (Rys E-1).

3.3 Zestawienie powierzchni zabudowy projektowanych obiektów budowlanych

Projektowana instalacja oświetlenia ulicy – sieć oświetlenia ulicy o długości ok. 455 m

3.4 Informacja o terenie

Teren, na którym zlokalizowana jest projektowana inwestycja nie jest wpisany do rejestru zabytków i nie podlega ochronie na podstawie ustaleń miejscowego planu zagospodarowania przestrzennego.

3.5 Obszar oddziaływania obiektu

Obszar oddziaływania obiektu linii kablowej nn w obszarze działek inwestycji zgodnie z normą N SEP-E-004.

4. Zasilanie sieci oświetlenia ulicy

4.1 Źródło zasilania

Zgodnie z warunkami przyłączenia nr 17-D0/WP/02898 z dn. 21-06-2017 r. wydanymi przez PGE Dystrybucja S.A. miejscem zasilania projektowanego oświetlenia będzie złącze kablowo-pomiarowe typu ZK1+1P zasilone z istniejącego słupa linii napowietrznej nn w ul. Centralnej zlokalizowanego na dz. nr 471, obwód ze stacji transformatorowej nr 30694. Z ww. słupa linii nn zostanie wybudowane przyłącze kablowe kablem typu YAKXS 4x35mm² do złącza kablowo-pomiarowego typu ZK1+1P, zlokalizowanego na dz. nr 471, przy dz. nr 470 (na ul. Centralnej).

Budowa przyłącza kablowego wraz ze złączem kablowo-pomiarowym wg. odrębnego opracowania PGE Dystrybucja S.A.

4.2 Sieć kablowa i zasilanie opraw oświetleniowych

W celu zasilenia projektowanej infrastruktury oświetleniowej zaprojektowano szafkę oświetlenia ulicznego (SOU) zlokalizowaną obok złącza kablowego ZK1+1P, zgodnie z projektem zagospodarowania terenu (Rys. E-1). Zasilanie SOU odbędzie się ze złącza kablowo-pomiarowego typu ZK1+1P (wg. odrębnego opracowania PGE Dystrybucja S.A.) kablem typu YAKXS 4x25mm². Z szafki zostanie wyprowadzony obwód trójfazowy kablem typu YAKXS 4x25mm². Projektowane kable należy prowadzić wejście-wyjście do kolejnych słupów. We wnękach słupowych projektuje się złącza bezpiecznikowe z wkładkami topikowymi 2A. Od złącz bezpiecznikowych do opraw projektuje się przewody zasilające typu YDY 3x1,5mm². Kable doprowadzone do złącz należy zabezpieczyć za pomocą palczatek termokurczliwych. Przy wejściu kabla do słupa należy pozostawić zapas kabla o długości ok. 2m.

5. Charakterystyka przyjętych rozwiązań oświetlenia ulicy

5.1 Szafka oświetlenia ulicznego (SOU)

Dla potrzeb zasilenia obwodów oświetlenia ulicznego projektuje się szafkę oświetleniową zlokalizowaną na dz. nr 471 obok złącza kablowo-pomiarowego typu ZK1+1P, zgodnie z Rys. E-1.

Szafki oświetleniowej nie należy wyposażać w układ pomiarowy, który zlokalizowany będzie w projektowanym wg. odrębnego opracowania PGE Dystrybucja S.A. złączu kablowo-pomiarowym.

Punkt PEN w szafce oświetleniowej należy uziemić poprzez wykonanie uziomu taśmowo-prętowego składającego się z bednarki ocynkowanej FeZn 30x4 oraz pręta stalowego ocynkowanego o długości 9 m i średnicy $\Phi 20$. Wartość uziemienia szafki oświetleniowej nie może przekraczać 10 Ω . W przypadku otrzymania wartości wyższej uziom należy rozbudować.

Sterowanie oświetleniem realizowane będzie z projektowanej szafki poprzez astronomiczny zegar sterujący.

5.2 Słupy oświetleniowe

Dla oświetlenia ulicy zaprojektowano słupy stalowe wysięgnikowe cylindryczne o wysokości $h=8$ m nad poziomem gruntu i wysięgnikami jednoramiennymi $W=1$ m, typu S-80C. Słupy należy wyposażać w oprawy oświetleniowe montowane na wysokości $h=8$ m. Każdy słup zbudować na prefabrykowanych fundamentach betonowych typu F150/200. Każdy słup należy wyposażać w złącza fazowe, bezpiecznikowe i zerowe typu IZK z wkładkami topikowymi 2A. Od złącz bezpiecznikowych do oprawy projektuje się przewód zasilający typu YDY 3x1,5mm².

Słupy powinny być osadzone tak, aby skrzynka złączeniowa była zlokalizowana od strony pobocza w celu umożliwienia bezpiecznego dostępu do instalacji.

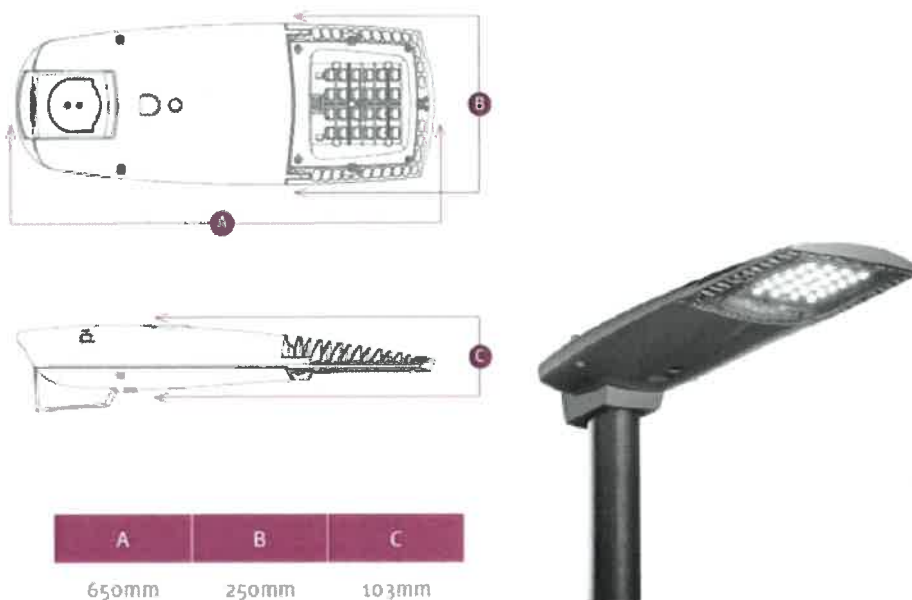
Usytuowanie słupów oświetleniowych zostało przedstawione na Rys. E-1.

5.3 Oprawy oświetleniowe

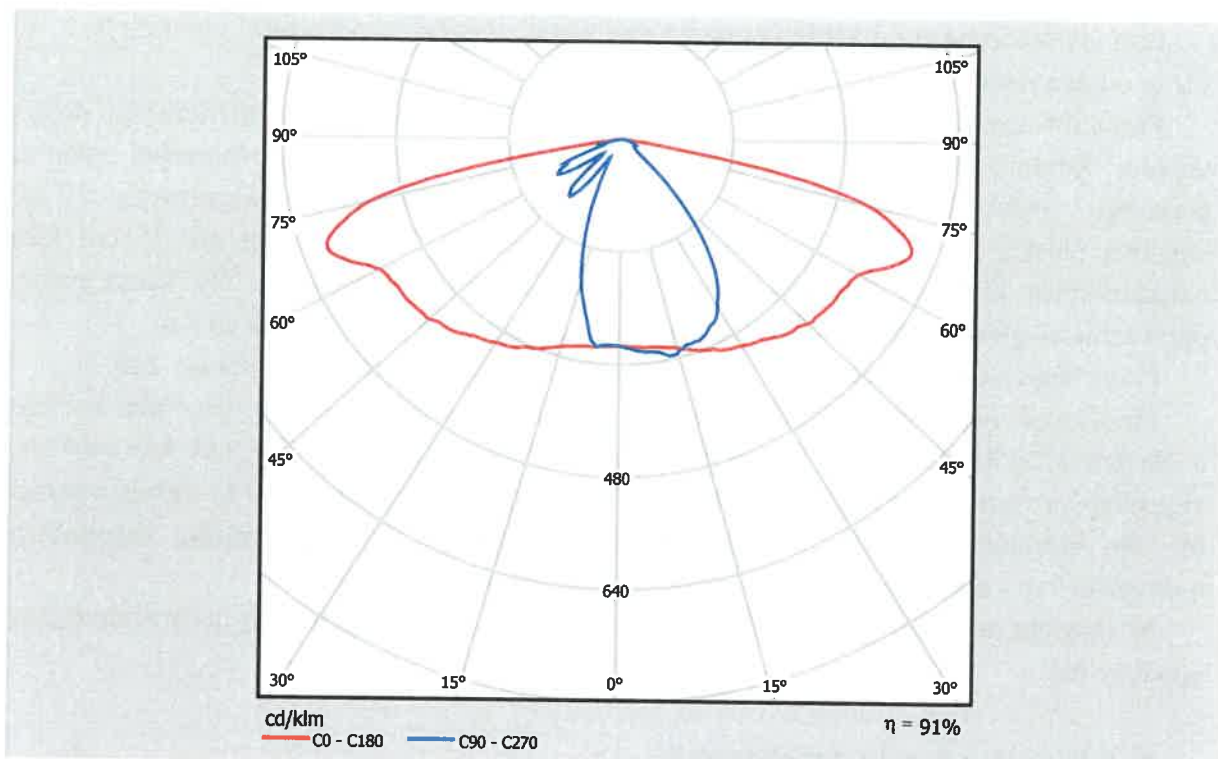
Do oświetlenia ulicy zastosowano oprawy oświetleniowe wykonanych w technologii LED.

- Materiał korpusu – Odlew aluminium
- Oprawa bez klosza, diody LED zabezpieczone soczewkami
- Stopień odporności klosza na uderzenia mechaniczne – IK08
- Szczelność komory optycznej – IP66
- Szczelność komory elektrycznej – IP66
- Montaż na wysięgniku o średnicy $\varnothing 42-60$ mm lub słupie o średnicy $\varnothing 60$ lub $\varnothing 76$ mm, montaż na wysięgniku o średnicy $\varnothing 32$ mm przy zastosowaniu dodatkowej nakładki

- Oprawa przy montażu na wysięgniku umożliwia zmianę kąta nachylenia w zakresie od -10° do $+5^{\circ}$ lub przy montażu bezpośrednio na słupie od 0° do $+10^{\circ}$
- Znamionowe napięcie pracy – 230V/50Hz
- Moc maksymalna uwzględniające wszystkie straty – 40W
- Ochrona przed przepięciami – 10kV
- Układ zasilający umożliwiający sterowanie sygnałem 1-10V (opcja DALI oraz 5-cio stopniowa redukcja mocy)
- Minimalny strumień świetlny źródeł – 5200lm
- Zakres temperatury barwowej źródeł światła – 3900-4300K
- Wskaźnik oddawania barw $Ra \geq 70$
- Utrzymanie strumienia świetlnego w czasie: 80% po 100 000h (zgodnie z IES LM-80 - TM-21)
- Klasa ochronności elektrycznej: I lub II
- Oprawa posiada deklarację zgodności WE producenta i certyfikat akredytowanego ośrodka badawczego potwierdzający deklarowane zgodności, np. ENEC
- Wartości wskaźnika udziału światła wysyłanego ku górze (ULOR) zgodne z Rozporządzeniem WE nr 245/2009
- Dane fotometryczne oprawy zamieszczone w programie komputerowym pozwalającym wykonać obliczenia parametrów oświetleniowych
- W przypadku zastosowania rozwiązań zamiennych należy dostarczyć źródłowe pliki obliczeniowe
- Budowa oprawy pozwala na szybką wymianę układu optycznego oraz modułu zasilającego
- Wygląd, styl i wielkość oprawy podobny do rysunków zamieszczonych poniżej.



- Sprawność układu optycznego nie mniejsza niż podana poniżej
- Różnica danych fotometrycznych proponowanej oprawy równoważnej nie powinna być większa niż $\pm 5\%$ w stosunku do podanych:



Moc oprawy oraz jej charakterystyka zostały dobrane w oparciu o symulację komputerową oświetlenia ulicy za pomocą programu DIALUX. Klasę oświetlenia drogi przyjęto jako ME5, oprawa montowana na wysokości $h=8$ m na wysięgniku o długości 1 m. Kąt nachylenia opraw względem ziemi wynosi 0° . Wyniki obliczeń załączono do opracowania.

Dopuszcza się zastosowanie innych równoważnych opraw oświetleniowych, o parametrach zbliżonych do przedstawionych w niniejszym opracowaniu, które spełniają wymagania obowiązujących norm oświetleniowych. W takiej sytuacji należy to wykazać poprzez wykonanie obliczeń przy założonej w projekcie geometrii oświetlenia ulicy. Należy dołączyć również karty katalogowe i deklaracje zgodności CE dla opraw zamiennych.

5.4 Linia kablowa

Dla zasilania projektowanych słupów oświetleniowych projektuje się wybudowanie linii kablowej nn typu YAKXS $4 \times 25 \text{ mm}^2$ z projektowanej SOU. Zaleca się wykonywanie wykopów ręcznych z zachowaniem szczególnej ostrożności w pobliżu istniejących sieci podziemnych oraz drzew.

Przejście kabla pod punktem poligonowym wykonać metodą przecisku. Kabel należy układać w rurach osłonowych typu AROT SRS 75, na głębokości nie mniejszej niż 1,2 m.

Kabel na całej długości, z wyłączeniem odcinka na którym należy wykonać przecisk, układać w rurach osłonowych typu AROT DVK 75 koloru niebieskiego.

Przejście poprzeczne kabla pod istniejącymi wjazdami/wejściami na posesję (dz. nr 635/3, 635/4) wykonać metodą przecisku. Kabel należy układać w rurach osłonowych typu AROT SRS 75.

Przy prowadzeniu linii kablowej przez rów, kabel układać w odległości nie mniejszej niż 1.2 m od dna rowu.

Projektowaną linię kablową dla zasilania SOU oraz słupów oświetleniowych należy układać, zgodnie z rys. E-1, na głębokości nie mniejszej niż 60 cm od powierzchni ziemi na podsypce z piasku o grubości ok. 10 cm. Po ułożeniu należy ponownie przysypać 10 cm warstwą piasku, na której należy umieścić w odległości nie mniejszej niż 25 cm folię oznacznikową koloru niebieskiego i przysypać do gruntu rodzimego. Do kabla należy przyczepić w sposób trwały tabliczki oznacznikowe rozmieszczone średnio co 5 m.

Przy słupach oświetleniowych należy pozostawić zapasy kabla o długości ok. 2 m.

Płaskownik FeZn 30x4 (bednarkę) należy układać na dnie rowu kablowego pod kablem, a dla poszczególnych odcinków należy wykonać trwałe połączenia skręcane lub spawane. Wypadkowa wartość rezystancji uziemienia nie może być większa niż 10 Ω . Jeżeli warunek ten nie zostanie spełniony należy wykonać dodatkowo uziomy pionowe (szpilkowe) o długości 9 m i średnicy $\Phi 20$ aż do uzyskania odpowiedniej wartości.

W międzyczasie (gdy ułożony kabel jest widoczny) należy zgłosić go do inwentaryzacji geodezyjnej.

6. Ochrona przeciwporażeniowa

Jako ochronę od porażen przyjęto samoczynne wyłączenie zasilania w układzie sieciowym TN-C, realizowane przez wkładki bezpiecznikowe zainstalowane w złączu kablowym, szafce oświetlenia ulicznego oraz wkładki bezpiecznikowe zainstalowane w złączach słupowych.

Przewód PE w każdym słupie należy dodatkowo uziemić łącząc go z uziomem poziomym (bednarką) układanym pod projektowaną linią kablową.

7. Obliczenia techniczne

7.1 Obliczenia oświetlenia

Zgodnie z normą PN-EN 13201 przyjęto klasę oświetlenia ME5 dla której należało spełnić poniższe wymagania:

- Średnia luminancja jezdni na poziomie $L_m \geq 0,5 \text{ cd/m}^2$
- Równomierność ogólna na poziomie $U_0 \geq 0,35$
- Równomierność wzdluzna $U \geq 0,4$
- Przyrost wartości progowej kontrastu $TI \leq 15\%$
- Współczynnik oświetlenia poboczy $SR \geq 0,5$

Wyniki obliczeń przeprowadzonych za pomocą programu DIALUX znajdują się w załącznikach. Wymagania oświetleniowe zostały spełnione.

7.2 Obwód zasilający SOU

Spodziewany prąd przy mocy zamówionej 1 kW wynosi:

$$I_B = \frac{P}{\sqrt{3} \cdot U \cdot \cos \varphi} = \frac{1000}{\sqrt{3} \cdot 400 \cdot 0,93} = 1,6A$$

Dobiera się kabel z żyłami aluminiowymi o izolacji z polietylenu usieciowanego. Według normy PN-IEC 60364-5-523 obciążalność projektowanego kabla YAKXS 4x25 mm² wynosi 78A. Warunek spełniony.

Spadek napięcia na projektowanym kablu przy mocy przyłączeniowej wynosi

$$\Delta U_{\%} = \frac{100 \cdot P \cdot l}{\gamma \cdot s \cdot U_n^2} = \frac{100 \cdot 1000 \cdot 5}{35 \cdot 25 \cdot 400^2} \approx 0,003\%$$

Dopuszczalny spadek napięcia wynosi 4%. Warunek Spełniony.

7.3 Obwody oświetleniowe

Dane przyjęte do obliczeń to 9 oprawy oświetleniowe o mocy 40 W każda:

$$P_i = 360W$$

Obliczenia spadku napięcia:

Do przeprowadzenia obliczeń posłużono się arkuszem kalkulacyjnym na podstawie poniższego wzoru:

$$\Delta U_{\%} = \frac{100 \cdot P \cdot l}{\gamma \cdot s \cdot U_n^2}$$

Obliczenia spadku napięcia 3-f

Odcinek	Moc zainstalowana	Przekrój	Konduktywność	długość wykopu	Długość z zapasem	Nr fazy	ΔU	$\Sigma \Delta U$
	[W]	S [mm ²]	γ [m/ $\Omega \cdot$ mm ²]	[m]	[m]		[%]	[%]
ZK-SOU	360	25	35	5	5		0,001	0,001
SO - 01	360	25	35	49	56	1	0,013	0,014
01 - 02	320	25	35	50	56	2	0,011	0,025
02 - 03	280	25	35	50	56	3	0,010	0,035
03 - 04	240	25	35	53	60	1	0,009	0,044
04 - 05	200	25	35	50	56	2	0,007	0,052
05 - 06	160	25	35	50	56	3	0,006	0,057
06 - 07	120	25	35	53	60	1	0,005	0,062
07 - 08	80	25	35	49	55	2	0,003	0,065
08 - 09	40	25	35	54	61	3	0,002	0,066

Największy spodziewany spadek będzie wynosił 0,066% i jest mniejszy od dopuszczalnego spadku wynoszącego 4%.

Obliczenia dotyczące doboru zabezpieczenia w szafce oświetleniowej

Zakłada się symetryczne rozłożenie poszczególnych opraw na fazy L1, L2, L3.

Przyjmuje się maksymalnie 3 oprawy na 1 fazie

$$I_N = 3 \cdot \frac{P_o}{\cos\varphi \cdot U_f} = 3 \cdot \frac{40}{0,93 \cdot 230} = 0,56A$$

Obwód oświetleniowy w SOU należy zabezpieczyć wkładkami bezpiecznikowymi typu WTNH gG 4A

Do zabezpieczenia głównego w SOU należy zastosować wkładki 6A.

Zabezpieczenie przedlicznikowe w złączu kablowym, jeżeli zajdzie taka konieczność, należy wymienić na 10A.

Schemat ideowy zasilania pokazano na Rys. E-2.

Obliczenia sprawdzające skuteczność ochrony przeciwporażeniowej:

Obliczenia zostały wykonane na końcu projektowanej linii oświetlenia. Z uwagi na uproszczony charakter obliczeń pominięto impedancję systemu elektroenergetycznego Z_{kQ} . Parametry sieci zostały uzyskane w PGE Dystrybucja S.A. Oddział Łódź-Miasto – Rejon Energetyczny Pabianice.

- 1) Impedancja transformatora Z_T (moc transformatora 400 kVA):

Rezystancja transformatora:

$$u_R = \frac{\Delta P_{Cu}}{S_{nT}} = \frac{4600}{400 \cdot 10^3} \approx 0,01$$
$$R_T = u_R \cdot \frac{U_{nT}^2}{S_{nT}} = 0,01 \cdot \frac{420^2}{400 \cdot 10^3} = 0,005\Omega$$

Reaktancja transformatora:

$$u_x = \sqrt{u_z^2 - u_R^2} = \sqrt{0,045^2 - 0,01^2} \approx 0,044$$
$$X_T = u_x \cdot \frac{U_{nT}^2}{S_{nT}} = 0,044 \cdot \frac{420^2}{400 \cdot 10^3} = 0,019\Omega$$

gdzie:

u_z – napięcie zwarcia

u_R – składowa czynna napięcia zwarcia

u_k – składowa bierna napięcia zwarcia

U_{nT} – napięcie znamionowe transformatora, przy którym oblicza się impedancję zwarciovą

S_{nT} – moc znamionowa transformatora

ΔP_{Cu} – znamionowe obciążeniowe straty mocy czynnej transformatora

- 2) Impedancja linii zasilającej stacja – słup

Rezystancja:

$$R_{L1} = \frac{l}{\gamma \cdot s} = \frac{100}{35 \cdot 240} = 0,01\Omega$$

Reaktancja linii:

$$X_{L1} = X'_{LN} \cdot l = 0,085 \cdot 0,1 = 0,01\Omega$$

- 3) Impedancja linii zasilającej słup – złącze kablowe

Rezystancja linii:

$$R_{L2} = \frac{l}{\gamma \cdot s} = \frac{400}{35 \cdot 95} = 0,12\Omega$$

Reaktancja linii:

$$X_{L2} = X'_{LK} \cdot l = 0,08 \cdot 0,4 = 0,032\Omega$$

- 4) Impedancja linii zasilającej złącze kablowe – SOU

$$R_{L3} = \frac{l}{\gamma \cdot s} = \frac{5}{35 \cdot 35} = 0,004\Omega$$

$$X_{L3} = X'_{LK} \cdot l = 0,08 \cdot 0,005 = 0,0004\Omega$$

- 5) Impedancja linii zasilającej SOU – koniec projektowanej linii oświetlenia

$$R_{L4} = \frac{l}{\gamma \cdot s} = \frac{511}{35 \cdot 25} = 0,58\Omega$$

$$X_{L4} = X'_{LK} \cdot l = 0,08 \cdot 0,511 = 0,04\Omega$$

- 6) Impedancja obwodu zwarciovego Z_K

$$\begin{aligned} Z_K &= \sqrt{(R_T + R_{L1} + R_{L2} + R_{L3} + R_{L4})^2 + (X_T + X_{L1} + X_{L2} + X_{L3} + X_{L4})^2} = \\ &= \sqrt{(0,005 + 0,01 + 0,12 + 0,004 + 0,58)^2 + (0,019 + 0,01 + 0,032 + 0,0004 + 0,04)^2} = \\ &= 0,72 \Omega \end{aligned}$$

- 7) Spodziewana wartość prądu zwarciovego I_{zw} na końcu projektowanej linii oświetlenia (przy powiększonej o 25% impedancji – wsp. Bezpieczeństwa)

$$I_{zw} = \frac{U_N}{\sqrt{3} \cdot Z_K \cdot 1,25} = \frac{400}{\sqrt{3} \cdot 0,72 \cdot 1,25} = 268,7A$$

Prąd samoczynnego wyłączenia zabezpieczenia w określonym czasie t_w , odczytany z charakterystyki $t=f(k)$ zamieszczonej w katalogu producenta aparatury zabezpieczeniowej WTNH gG – 4 A przy czasie wyłączenia do 5s wynosi

$$I_w = 17,2A$$

$$I_{zw} > I_w$$

$$268,7A > 17,2A$$

Ochrona jest skuteczna.

8. Prace kontrolno - pomiarowe

Po wykonaniu instalacji należy wykonać pomiary sprawdzające:

- Sprawdzenie ciągłości, pomiar rezystancji izolacji przewodów zasilających
- Pomiar skuteczności szybkiego wyłączenia (impedancja pętli zwarcia)
- Pomiar rezystancji uziemienia

Komplet protokołów z wynikami pomiarów wraz z dokumentacją powykonawczą należy dostarczyć Inwestorowi

9. Uwagi końcowe

- Wytyczenie obiektów w terenie i inwentaryzację powykonawczą należy zlecić jednostce wykonawstwa geodezyjnego.
- Całość prac instalacyjnych wykonać zgodnie z obowiązującymi przepisami, normami oraz warunkami technicznymi wykonania i odbioru robót budowlano-montażowych instalacji elektrycznych.
- Dokumentację powykonawczą wraz z protokołami z pomiarów linii kablowej i uziemień należy przekazać Inwestorowi.

inż. Edward Pałka