

Для споживачів, які мають 3-и обмоткові трансформатори.

Додаток 8

до договору споживача про надання
послуг з розподілу електричної енергії

від _____ о/р _____

ПОРЯДОК РОЗРАХУНКУ ВТРАТ ЕЛЕКТРОЕНЕРГІЇ В МЕРЕЖАХ СПОЖИВАЧА

У разі встановлення розрахункових засобів обліку не на межі розподілу балансової належності електромереж значення обсягу електричної енергії, визначеного за показами такого засобу обліку, приводиться до відповідної межі балансової належності електромереж, а саме, втрати електричної енергії на ділянці мережі від точки обліку до точки вимірювання відносяться на рахунок організації, на балансі якої перебуває зазначена ділянка мереж.

Для проведення розрахунків втрат електроенергії в елементах технологічної мережі Споживача за наявності зустрічних компенсуючих перетікань реактивної потужності, при урахуванні транзитних перетікань реактивної електроенергії, необхідності дільового розподілу втрат, визначенні розрахункових значень перетікань реактивної електроенергії (в разі відсутності засобів обліку реактивної електроенергії) в точках обліку на межі балансового розділу мереж та при виконанні розрахунків в умовах складних розгалужених мереж Споживача слід керуватися діючими методичними рекомендаціями, затвердженими центральним органом виконавчої влади, що здійснює управління в електроенергетиці.

Для визначення технологічних втрат електричної енергії в трансформаторах і лініях електропередавання застосовуються «Методичні рекомендації визначення технологічних витрат електричної енергії в трансформаторах і лініях електропередавання» затверджені наказом Міністерства енергетики та вугільної промисловості України від 21 червня 2013 року № 399. Розрахунок втрат проводиться для схеми нормального режиму.

Обсяг електричної енергії, спожитої Основним споживачем та субспоживачем, визначається залежно від порядку (схеми) приєднання засобів обліку з урахуванням втрат електричної енергії, пов'язаних із спільним використанням технологічних електричних мереж Основного споживача.

Технологічні втрати електричної енергії в мережах споживача розподіляються між суб'єктами господарювання пропорційно обсягу переданої цими мережами належної електричної енергії відповідним суб'єктам господарювання, включаючи споживача-власника цих мереж.

Кількість активної електричної енергії $W_C^{(P)}$ у кВт·год та кількість реактивної енергії $W_C^{(Q)}$ у кВАр·год за період часу від T_1 до T_2 , яка перетікає через межу балансової належності, обчислюють за різницею показів лічильника в кінці та на початку цього періоду часу за формулами:

$$W_C^{(P)} = W^{(P)} \pm \Pi^{(P)} \quad (1)$$

$$W_C^{(Q)} = W^{(Q)} \pm \Pi^{(Q)}, \quad (2)$$

де $W^{(P)}$, $(W^{(Q)})$ – кількість активної (реактивної) електричної енергії за період часу від T_1 до T_2 , яку визначено за показами лічильників електричної енергії, кВт·год (кВАр·год);

$\Pi^{(P)}$, $(\Pi^{(Q)})$ – поправка до кількості активної (реактивної) електричної енергії, які обумовлені незбігом точки вимірювання електричної енергії з межею балансової належності елементів електричної мережі, кВт·год (кВАр·год);

За рівня інформаційного забезпечення визначення втрат А (рівень А) - визначення втрат електричної енергії за умов, коли вимірювання обсягів електричної енергії здійснюється з використанням лічильників інтегрального типу, поправки розраховують за формулами:

$$\dot{I}^{(D)} = \Delta W_T^{(P)} + \Delta W_I^{(D)} + \Delta W_{\zeta E}^{(P)} \quad (3)$$

$$\dot{I}^{(Q)} = \Delta W_T^{(Q)} + \Delta W_I^{(Q)}, \quad (4)$$

де $\Delta W_T^{(P)}$, $(\Delta W_T^{(Q)})$ – втрати активної (реактивної) енергії в силових трансформаторах і автотрансформаторах на ділянці мережі від межі балансової належності елементів електричної мережі до точки вимірювання, кВт·год (кВАр·год);

$\Delta W_{II}^{(P)}$, $(\Delta W_{II}^{(Q)})$ – втрати активної (реактивної) енергії в проводах ПЛІ і жилах кабелів КЛ на ділянці мережі від межі балансової належності елементів електричної мережі до точки вимірювання, кВт·год (кВАр·год);

$\Delta W_{I3K}^{(P)}$ – втрати активної енергії в ПЛІ, КЛ на ділянці мережі від межі балансової належності елементів електричної мережі до точки вимірювання, які обумовлені недосконалістю ізоляції ПЛІ, КЛ, кВт·год.

Вихідні дані для розрахунку втрат електричної енергії викладені в продовженні додатку № 8 до цього договору.

1. Розрахунок втрат електричної енергії в трансформаторах і автотрансформаторах

1.1. Втрати активної енергії у двообмоткових трансформаторах у кВт·год розраховують за формулами:

$$\begin{aligned}\Delta W_T^{(P)} &= 3 \cdot I^2 \cdot R_T \cdot k_\phi^2 \cdot 10^{-3} \cdot T_P + P_{H.X.} \cdot T_H = \\ &= 3 \cdot I^2 \cdot R_T \cdot k_\phi^2 \cdot 10^{-3} \cdot T_P + g_T \cdot U_H^2 \cdot T_H \cdot 10^{-3},\end{aligned}\quad (5)$$

де I – середнє протягом розрахункового періоду діюче значення сили струму трансформатора, квадрат якого обчислюється за формулою

$$I^2 = \frac{(W^{(P)})^2 + (W^{(Q)})^2}{b \cdot T_P^2 \cdot U_H^2}, \text{ А;} \quad (6)$$

$W^{(P)}, W^{(Q)}$ – перетікання відповідно активної і реактивної енергії через елемент мережі за розрахунковий період, кВт·год (кВАр·год);

b – коефіцієнт, що дорівнює 3 для трифазної мережі і 1 для однофазної мережі;

U_H – номінальна вища напруга трансформатора або номінальна напруга ПЛ (КЛ) або іншого елемента мережі, кВ.

k_ϕ^2 – коефіцієнт форми графіка навантаження трансформатора;

R_T – активний опір трансформатора, Ом.;

$$R_T = \frac{P_{кз} \cdot U_{BH}^2}{S_H^2} \times 10^3, \text{ Ом;} \quad (7)$$

$P_{кз}$ – втрати короткого замикання трансформатора, кВт;

U_{BH} – вища номінальна напруга трансформатора, кВ;

S_H – номінальна потужність трансформатора, кВА;

$P_{H.X.}$ – втрати неробочого ходу трансформатора, кВт;

g_T – активна провідність трансформатора, мкСм;

$$g_T = \frac{P_{HX}}{U_{BH}^2}, \text{ мкСм;} \quad (8)$$

T_P – час роботи трансформатора під навантаженням протягом розрахункового періоду, години;

T_H – час знаходження трансформатора під напругою протягом розрахункового періоду, години.

1.2. Втрати реактивної енергії у двообмоткових трансформаторах у кВАр·год розраховують за формулами:

$$\begin{aligned}\Delta W_T^{(Q)} &= 3 \cdot I^2 \cdot X_T \cdot k_\phi^2 \cdot 10^{-3} \cdot T_P + Q_{H.X.} \cdot T_H = \\ &= 3 \cdot I^2 \cdot X_T \cdot k_\phi^2 \cdot 10^{-3} \cdot T_P + b_T \cdot U_H^2 \cdot T_H \cdot 10^{-3},\end{aligned}\quad (9)$$

де X_T – реактивний опір трансформатора, Ом;

$$X_T = \sqrt{Z_T^2 - R_T^2}, \text{ Ом;} \quad (10)$$

Z_T – повний опір трансформатора, Ом;

$$Z_T = \frac{U_{кз\%}}{100} \cdot \frac{U_{BH}^2}{S_H} \times 10^3, \text{ Ом;} \quad (11)$$

$U_{кз}$ – напруга короткого замикання трансформатора, %;

$Q_{H.X.}$ – реактивна потужність втрат неробочого ходу трансформатора, кВАр;

$$Q_{HX} = \frac{I_{HX\%}}{100} \cdot S_H, \text{ кВАр}; \quad (12)$$

b_T - реактивна провідність трансформатора, мкСм.

$$b_T = \frac{I_{HX\%}}{100} \cdot \frac{S_H}{U_{BH}^2}, \text{ мкСм.}; \quad (13)$$

1.3. Втрати активної енергії у триобмоткових трансформаторах у кВт·год розраховують за формулою:

$$\begin{aligned} \Delta W_T^{(P)} &= 3 \cdot (I_{B.H.}^2 \cdot R_{B.H.} \cdot k_{\phi.B.}^2 + I_{C.H.}^2 \cdot R_{C.H.} \cdot k_{\phi.C.}^2 + I_{H.H.}^2 \cdot R_{H.H.} \cdot k_{\phi.H.}^2) \cdot 10^{-3} \cdot T_P + P_{H.X.} \cdot T_H = \\ &= 3 \cdot (I_{B.H.}^2 \cdot R_{B.H.} \cdot k_{\phi.B.}^2 + I_{C.H.}^2 \cdot R_{C.H.} \cdot k_{\phi.C.}^2 + I_{H.H.}^2 \cdot R_{H.H.} \cdot k_{\phi.H.}^2) \cdot 10^{-3} \cdot T_P + g_T \cdot U_H^2 \cdot T_H \cdot 10^{-3}, \quad (14) \end{aligned}$$

де $I_{B.H.}$, $I_{C.H.}$, $I_{H.H.}$ – середні протягом розрахункового періоду діючі значення сил струмів обмоток трансформатора відповідно високої, середньої і низької напруги, квадрати яких обчислюються за формулою (6) і зведені до вищої напруги трансформатора, А;

$R_{B.H.}$, $R_{C.H.}$, $R_{H.H.}$ – активні опори трансформатора відповідно для високої середньої і низької напруги, Ом;

$k_{\phi.B.}$, $k_{\phi.C.}$, $k_{\phi.H.}$ – коефіцієнти форми графіка навантаження обмоток трансформатора відповідно високої середньої і низької напруги;

1.4. Втрати реактивної енергії у триобмоткових трансформаторах і автотрансформаторах у кВАр·год розраховують за формулою:

$$\begin{aligned} \Delta W_T^{(Q)} &= 3 \cdot (I_{B.H.}^2 \cdot X_{B.H.} \cdot k_{B.H.}^2 + I_{C.H.}^2 \cdot X_{C.H.} \cdot k_{C.H.}^2 + I_{H.H.}^2 \cdot X_{H.H.} \cdot k_{H.H.}^2) \cdot 10^{-3} \cdot T_P + Q_{H.X.} \cdot T_H = \\ &= 3 \cdot (I_{B.H.}^2 \cdot X_{B.H.} \cdot k_{B.H.}^2 + I_{C.H.}^2 \cdot X_{C.H.} \cdot k_{C.H.}^2 + I_{H.H.}^2 \cdot X_{H.H.} \cdot k_{H.H.}^2) \cdot 10^{-3} \cdot T_P + b_T \cdot U_H^2 \cdot T_H \cdot 10^{-3}, \quad (15) \end{aligned}$$

де $X_{B.H.}$, $X_{C.H.}$, $X_{H.H.}$ – реактивні опори обмоток трансформатора відповідно високої середньої і низької напруги, Ом;

1.5. Параметри триобмоткового трансформатора обчислюють за його паспортними даними з урахуванням наступного. У разі наведення у паспортних даних одного значення потужності короткого замикання $P_{кз}$ (для пари обмоток ВН-СН) активні опори схеми заміщення трансформатора розраховуються за формулами:

$$R_T = \frac{P_{кз} \cdot U_{BH}^2}{S_H^2}, \text{ Ом}; \quad (16)$$

- у разі співвідношення потужностей обмоток високої (S_B), середньої (S_C) і низької (S_H) напруги 100/100/100% :

$$R_{BH} = R_{CH} = R_{HH} = 0,5 \cdot R_T, \text{ Ом}; \quad (17)$$

де R_{BH} , R_{CH} , R_{HH} – відповідно активні опори обмоток високої, середньої і низької напруги, Ом;

- для співвідношень потужностей обмоток трансформатора, відмінних від 100/100/100% активні опори обмоток трансформатора визначаються згідно з таблицею 1.

Таблиця 1. – Визначення активних опорів обмоток триобмоткового трансформатора для співвідношень потужностей обмоток трансформатора, %

| S_B | S_C | S_H | R_{BH} | R_{CH} | R_{HH} |
|-------|-------|-------|------------|------------|------------|
| 100 | 67 | 100 | 0,5 R_T | 0,75 R_T | 0,5 R_T |
| 100 | 100 | 67 | 0,5 R_T | 0,5 R_T | 0,75 R_T |
| 100 | 67 | 67 | 0,55 R_T | 0,82 R_T | 0,82 R_T |
| 100 | 100 | 50 | 0,5 R_T | 0,5 R_T | R_T |
| 100 | 50 | 50 | 0,5 R_T | R_T | R_T |
| 100 | 100 | 33 | 0,5 R_T | 0,5 R_T | 1,5 R_T |

Якщо у паспортних даних наведено три значення потужностей короткого замикання для пар обмоток: $P_{кзB-C}$,

$P_{кзB-H}$, $P_{кзC-H}$, то в такому випадку активні опори схеми заміщення трансформатора визначають за формулами:

$$R_{BH} = \frac{P_{\kappa 3 BH} \cdot U_{BH}^2}{S_H^2}, \text{ Ом}; \quad (18)$$

$$R_{CH} = \frac{P_{\kappa 3 CH} \cdot U_{BH}^2}{S_H^2}, \text{ Ом}; \quad (19)$$

$$R_{HH} = \frac{P_{\kappa 3 HH} \cdot U_{BH}^2}{S_H^2}, \text{ Ом}; \quad (20)$$

$$\left. \begin{aligned} P_{\kappa 3 BH} &= \frac{1}{2} \cdot (P_{\kappa 3 B-C} + P_{\kappa 3 B-H} - P_{\kappa 3 C-H}); \\ P_{\kappa 3 CH} &= \frac{1}{2} \cdot (P_{\kappa 3 B-C} - P_{\kappa 3 B-H} + P_{\kappa 3 C-H}); \\ P_{\kappa 3 HH} &= \frac{1}{2} \cdot (-P_{\kappa 3 B-C} + P_{\kappa 3 B-H} + P_{\kappa 3 C-H}). \end{aligned} \right\}, \text{ Ом}; \quad (21)$$

Інші параметри схеми заміщення розраховуються за формулами:

$$Z_{BH} = \frac{u_{\kappa 3 B\%}}{100} \cdot \frac{U_{BH}^2}{S_H}, \text{ Ом}; \quad (22)$$

$$Z_{CH} = \frac{u_{\kappa 3 C\%}}{100} \cdot \frac{U_{BH}^2}{S_H}, \text{ Ом}; \quad (23)$$

$$Z_{HH} = \frac{u_{\kappa 3 H\%}}{100} \cdot \frac{U_{BH}^2}{S_H}, \text{ Ом}; \quad (24)$$

де $u_{\kappa 3 B\%}, u_{\kappa 3 C\%}, u_{\kappa 3 H\%}$ – напруги короткого замикання обмоток високої, середньої і низької напруги, %, які розраховують за формулами:

$$\left. \begin{aligned} u_{\kappa 3 B\%} &= \frac{1}{2} \cdot (u_{\kappa 3 B-C\%} + u_{\kappa 3 B-H\%} - u_{\kappa 3 C-H\%}); \\ u_{\kappa 3 C\%} &= \frac{1}{2} \cdot (u_{\kappa 3 B-C\%} - u_{\kappa 3 B-H\%} + u_{\kappa 3 C-H\%}); \\ u_{\kappa 3 H\%} &= \frac{1}{2} \cdot (-u_{\kappa 3 B-C\%} + u_{\kappa 3 B-H\%} + u_{\kappa 3 C-H\%}). \end{aligned} \right\}, \quad (25)$$

де $u_{\kappa 3 B-C\%}, u_{\kappa 3 B-H\%}, u_{\kappa 3 C-H\%}$ – напруги короткого замикання для пар обмоток високої і середньої, високої і низької, середньої і низької напруги відповідно, %,

$$X_{BH} = \sqrt{Z_{BH}^2 - R_{BH}^2}, \quad (26)$$

$$X_{CH} = \sqrt{Z_{CH}^2 - R_{CH}^2}, \quad (27)$$

$$X_{HH} = \sqrt{Z_{HH}^2 - R_{HH}^2}, \quad (28)$$

У разі, якщо отримано від'ємне значення Z , то приймається $X=0$.

У разі відсутності паспорта параметри трансформатора обчислюють за формулами (16) – (28) на підставі каталожних даних.

2. Розрахунок втрат електричної енергії в лініях електропередач

2.1. Втрати активної енергії у кВт·год в проводах ПЛ або жилах кабелів КЛ розраховують за формулою:

$$\Delta W_{\Pi}^{(P)} = a \cdot I^2 \cdot R_{EK} \cdot k_{\phi}^2 \cdot T_P \cdot 10^{-3}, \quad (29)$$

де a - коефіцієнт, що дорівнює 3 для трифазної мережі і 2 для однофазної мережі;

I – середнє протягом розрахункового періоду діюче значення сили струму ЛЕП, квадрат якого обчислюється за формулою (6), А;

$$R_{EK} = \sum_{m=1}^n R_{\Pi m} l_m - \text{еквівалентний активний опір фази ЛЕП, Ом};$$

$R_{\Pi m}$ – питомий опір фази m -тої ділянки ЛЕП із однаковим перерізом проводу (кабелю), Ом/км;

l_m – довжина m -тої ділянки ЛЕП із однаковим перерізом проводу (кабелю) з урахуванням його провисання, укладання «змійкою» тощо, км;

n – кількість ділянок ЛЕП із однаковим перерізом проводу (кабелю);

k_{ϕ}^2 – коефіцієнт форми графіка навантаження ЛЕП;

T_P – час роботи ЛЕП під навантаженням протягом розрахункового періоду, години.

2.2. Втрати реактивної енергії у кВАр·год в ПЛ розраховують за формулою:

$$\begin{aligned} \Delta W_{\Pi}^{(Q)} &= a \cdot I^2 \cdot X_{EK} \cdot k_{\phi}^2 \cdot T_P \cdot 10^{-3} - \sum_m \Delta Q_m \cdot l_m \cdot T_H = \\ &= a \cdot I^2 \cdot X_{EK} \cdot k_{\phi}^2 \cdot T_P \cdot 10^{-3} - \sum_m b_m \cdot l_m \cdot U_H^2 \cdot T_H \cdot 10^{-3}, \end{aligned} \quad (30)$$

де $X_{EK} = \sum_{m=1}^n X_{\Pi m} l_m$ – еквівалентний індуктивний опір фази ЛЕП, Ом;

$X_{\Pi m}$ – питомий індуктивний опір фази m -тої ділянки ПЛ з однаковим перерізом проводу, Ом/км;

l_m – довжина m -тої ділянки ПЛ з однаковою площею перерізу проводу з урахуванням його провисання, км;

ΔQ_m – питома генерація реактивної потужності m -тої ділянки ПЛ з однаковою площею перерізу проводу, кВАр/км;

n – кількість ділянок ЛЕП із однаковим перерізом проводу (кабелю);

b_m – питома ємнісна провідність фази m -тої ділянки ПЛ з однаковою площею перерізу проводу, мкСм/км;

U_H – номінальна напруга ПЛ;

T_H – час знаходження ПЛ під напругою, години.

Якщо $U_H < 110$ кВ, другий доданок у формулі (30) приймають рівним нулю.

2.3. Втрати реактивної енергії у кВАр·год в КЛ розраховують за формулою:

$$\begin{aligned} \Delta W_{\Pi}^{(Q)} &= a \cdot I^2 \cdot X_{EK} \cdot k_{\phi}^2 \cdot T_P \cdot 10^{-3} - \sum_m \Delta Q_m \cdot l_m \cdot T_H = \\ &= a \cdot I^2 \cdot X_{EK} \cdot k_{\phi}^2 \cdot T_P \cdot 10^{-3} - \sum_m b_m \cdot U_H^2 \cdot l_m \cdot T_H \cdot 10^{-3} \end{aligned} \quad (31)$$

де $X_{EK} = \sum_{m=1}^n X_{\Pi m} l_m$ – еквівалентний індуктивний опір фази КЛ, Ом;

$X_{\Pi m}$ – питомий індуктивний опір фази m -тої ділянки КЛ з однаковим перерізом проводу, Ом/км;

l_m – довжина m -тої ділянки КЛ з однаковою площею перерізу жили з урахуванням його укладання «змійкою»,

км;

ΔQ_m – питома генерація реактивної потужності m -тої ділянки КЛ з однаковою площею перерізу жили (зарядна потужність кабелю), кВАр/км;

b_m – питома ємнісна провідність однієї фази m -тої ділянки КЛ з однаковою площею перерізу жили, мкСм/км;

U_H – номінальна напруга КЛ, кВ;

T_H – час знаходження кабелю під напругою, години.

У разі $U_H < 20$ кВ другий доданок у формулі (31) приймають рівним нулю.

Значення ΔQ_m приймають згідно з ТУ на кабель або за додатком В, значення b_m наведено у додатку В до Методичних рекомендацій.

3. Розрахунок втрат електричної енергії в ізоляції ПЛ

Втрати електричної енергії в ізоляції ПЛ i -го ступеня напруги у кВт·год обчислюють з використанням питомих середньорічних втрат електроенергії за формулою:

$$\Delta W_{Кіз}^{(P)} = \Delta W_{із.сеп,i,r} \cdot l_i \cdot T_H \cdot 10^3 / 8760, \text{ кВт.год}; \quad (32)$$

$\Delta W_{із.сеп,i,r}$ – питомі середньорічні втрати електроенергії в ізоляції ПЛ i -го ступеня напруги у r -тому регіоні, тис.кВт·год /км;

l_i – довжина ПЛ i -го ступеня напруги, км.

Питомі середньорічні втрати електричної енергії в ізоляції ПЛ (таблиця 7.9 Методичних рекомендацій) для Полтавської області (перший регіон) становлять:

для ПЛ–6 кВ – 0,31 тис. кВт.год/км
ПЛ–10 кВ – 0,51 тис. кВт.год/км

При визначенні помісячних значень втрат електроенергії в ізоляції ПЛ слід множити середньорічні втрати на 1,4 – для місяців першого і четвертого кварталів і на 0,6 – для місяців другого та третього кварталів.

4. Розрахунок втрат електричної енергії в ізоляції КЛ

Втрати електроенергії в ізоляції КЛ обчислюють у кВт·год за формулою:

$$\Delta W_{Ізк}^{(P)} = \sum_1^j (\Delta Q_{0j} \cdot l_{kj}) \cdot tg\delta \cdot T_H, \text{ кВт.год}; \quad (33)$$

де ΔQ_{0j} – питома зарядна потужність кабелю j -го поперечного перерізу, кВАр/км;

l_{kj} – сумарна довжина ділянок ЛЕП, виконаних кабелем j -го поперечного перерізу, км;

$tg\delta$ – тангенс кута діелектричних втрат;

T_H – час знаходження КЛ під напругою за розрахунковий період, годин.

Значення ΔQ_{0j} приймають згідно з ТУ на кабель або за додатком В Методичних рекомендацій.

Значення тангенса кута діелектричних втрат $tg\delta$ залежно від терміну експлуатації кабелів лежить в межах від 0,016 до 0,022. Перше значення відповідає усередненому терміну експлуатації КЛ до 20 років, друге – більше ніж 40 років. При терміні експлуатації від 20 до 40 років значення тангенса кута діелектричних втрат приймається рівним 0,019.

Особливі умови.

**ВИХІДНІ ДАНІ ДЛЯ РОЗРАХУНКУ ВТРАТ
ЕЛЕКТРИЧНОЇ ЕНЕРГІЇ В ЕЛЕМЕНТАХ ЕЛЕКТРИЧНОЇ МЕРЕЖІ СПОЖИВАЧА
(для рівня інформаційного забезпечення А)**

Однолінійна схема: Зазначена в додатку № 7 до даного договору.

1. Вихідні дані для розрахунку втрат електричної енергії в трансформаторах

| № ТП | № однолінійної схеми | Дані трансформатора (за паспортом, згідно з каталогами) (необхідне підкреслити) | | | | | | | | | | Кількість годин роботи обладнання у розрахунковому періоді | | Коефіцієнт форми графіка навантаження* |
|------|----------------------|---|--|------------------|------------------|------------------|---|--|----|----|---------------------------|--|----|---|
| | | Номінальна потужність, S _н , кВА | Номінальна напруга, U _н , кВ | Втрати, кВт | | | Струм н.х., I _{н.х.} , % | Напруга к.з., U _{к.з.} , % | | | Під наванта- женням | Під напру- гою | | |
| | | | | P _{н.х} | P _{к.з} | P _{к.з} | | P _{к.з} | вн | сн | | | нн | |
| | | | | | вн | сн | | нн | | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 6 | 6 | 7 | 8 | 8 | 8 | 9 | 10 | 11 |
| | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | |

2. Вихідні дані для розрахунку втрат електричної енергії в лініях електропередач.

| № однолінійної схеми | Адреса, назва лінії | Дані ЛЕП (за паспортом, згідно з проектною документацією, дані з каталогів) | | | | | | Кількість годин роботи обладнання у розрахунковому періоді | | Коефіцієнт форми графіка |
|----------------------|------------------------|--|--|------------------------|----------------|-------------|------------------------------------|---|----------------------|-----------------------------|
| | | Марка кабелю, дроту, перетин мм ² | Номінальна напруга, U _н , кВ | Питомий опір, Ом/км | | Довжина, км | Початок експлуатації КЛ, рік | **Під наванта- женням | Під напру- гою | |
| | | | | R ₀ | X ₀ | | | | | |
| | | | | 9 | 10 | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 |
| | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | |

- коефіцієнт форми графіка навантаження приймають за таблицями 7.1 – 7.3 Методичних рекомендацій. У випадку неможливості чіткого визначення характеристики споживача (віднесення до тієї чи іншої групи, змішане навантаження, інше), за згодою сторін $K_{\phi}^2 = 1,15$ (абз.2.п. 6.11 Методичних рекомендацій).

** визначається відповідно до додатка 3 до цього Договору