

ПРОПУСКНАЯ СПОСОБНОСТЬ ПРОВОДОВ ДЛЯ ЛЭП

Ломов С.Г.

*Национальный технический университет
«Харьковский политехнический институт»,
г. Харьков*

В самом общем случае для любых марок проводов, работающих в стационарном режиме, пропускная способность по току определяется на основе уравнение теплового баланса, который записывается как

$$Q + E_{\Pi} - E_H = \frac{t_{\infty} - t_{oc}}{\Sigma R_T}, \quad Bm/m \quad (1)$$

где: Q - тепловой поток, выделенный в 1 м токопроводящей жилы провода активной составляющей рабочего тока, Bm/m ; ΣR_T - тепловое сопротивление тепловому потоку, выделенному в 1 м провода, $K \cdot m/Bm$; E_{Π} - мощность поглощения наружной поверхностью провода теплового потока интегрального солнечного излучения (солнечной радиации) на один метр длины провода, Bm/m ; E_H - мощность излучения интегрального теплового потока с поверхности провода длиной один метр, Bm/m .

1. Расчет пропускной способности для голых проводов

$$I_{\text{доп}} = \sqrt{\frac{\alpha S_{\vartheta_1} (t_{\infty} - t_{oc}) + \varepsilon_1 \zeta [(243 + t_{\infty})^4 - (273 + t_{oc})^4] S_{\vartheta_2} - \gamma H d}{R_{\infty}}}, \quad A \quad (2)$$

где: ζ - постоянная Стефана-Больцмана, $\zeta = 5,67 \cdot 10^{-8}$, $Bm/m^2 \cdot K^4$; ε_1 - степень черноты поверхности голого провода; S_{ϑ_1} - эквивалентная расчетная поверхность конвективной теплоотдачи поверхности голого провода m^2 ; S_{ϑ_2} - эквивалентная расчетная теплоизлучающая поверхность голого провода; H - интенсивность интегрального солнечного излучения (солнечной радиации), Bm/m^2 . В нормативных документах, как правило, $H = 1000 Bm/m^2$; γ - коэффициент абсорбции (коэффициент поглощения) интегрального теплового потока солнечного излучения (солнечной радиации) поверхностью провода; R_{∞} - электрическое сопротивление постоянному току при максимальной температуре эксплуатации, Ом/м; d - диаметр голого провода, м; α - коэффициент конвективной теплоотдачи, W/m^2K .

2. Расчет пропускной способности для защищенных проводов (СИПЗ)

$$I_{\text{доп}} = \sqrt{\frac{\frac{t_{\infty} - t_{oc}}{\frac{\sigma}{2\pi} \ln \frac{d_1}{d_{\infty}} + \frac{1}{\alpha \pi d_1}} + \varepsilon_2 \zeta \left[\left(B - \frac{\sigma \cdot I^2 R_{\infty}}{2\pi} \ln \frac{d_1}{d_{\infty}} \right)^4 - C \right] \cdot \pi d_1 - \gamma H d_1}{R_{\infty}}}, \quad A \quad (3)$$

где: $B = (273 + t_{\infty})$, К; $C = (273 + t_{oc})$, K^4 ; d_1 и d_{∞} - соответственно внешний диаметр защищенного провода и диаметр ТПЖ защищенного провода, м; σ - удельное тепловое сопротивление электрической изоляции защищенного провода, Км/Вт.