ЭКОНОМИЧЕСКИ ОБОСНОВАННЫЙ УРОВЕНЬ ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО РАСХОДА ЭЛЕКТРОЭНЕРГИИ В ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ СЕТЯХ ЭНЕРГОСИСТЕМ

М. И. Фурсанов, Д. А. Секацкий

Белорусский национальный технический университет, г. Минск

Научный руководитель М. И. Фурсанов

В Республике Беларусь установлена персональная ответственность руководителей энергоснабжающих организаций и их структурных подразделений за обоснованность, качество исполнения и своевременное предоставление нормативов технологического расхода (потерь) электроэнергии на всех уровнях электрических сетей [1].

Конечное предназначение расчета и анализа электрических сетей и систем заключается в проведении оценки технической допустимости и экономической целесообразности решений, определяющих пропускную способность электрической сети.

При определенном сочетании параметров электрических сетей (типы и номинальные мощности трансформаторов, марки и сечения проводов, длины ЛЭП и т. д.) и электрических нагрузок существует некоторый, теоретически возможный минимум технологического расхода электрической энергии. Он соответствует исключительно идеальным условиям эксплуатации электрических сетей, когда имеется совершенно полная и достоверная отчетная топологическая и режимная информация, выбор управляющих воздействий (оптимизация режимов вместе с разработкой мероприятий по снижению потерь) осуществляется математически точной оптимизацией решений, а реализация управления электрическими сетями также не содержит каких-либо искажений.

Общеизвестно, что потери активной мощности в звене сети от протекания тока нагрузки определяются по выражению

$$\Delta P = \frac{P^2 R}{U^2 \cos^2 \varphi},$$

или в процентах:

$$\Delta P\% = \frac{PR}{U^2 \cos^2 \varphi} 100 \%,$$

откуда наибольшая передаваемая мощность $P_{\text{\tiny H}\text{\tiny G}}$:

$$P_{\rm HG} = \frac{\Delta P_g \% U^2 \cos^2 \varphi}{R10^2},\tag{1}$$

где ΔP_{g} % — допустимые потери мощности по условиям допустимого нагревания проводников.

Рассуждая подобным образом, запишем значение передаваемой мощности в функции допустимых потерь энергии ΔW_{o} :

$$P_{\text{\tiny MAKC}} = \frac{\Delta W_g \% U^2 \cos^2 \varphi}{R 10^2} \frac{T_{\text{\tiny Ma}}}{\tau}.$$
 (2)

Из формул (1), (2) следует, что на пропускную способность элемента сети наибольшее влияние оказывают номинальное напряжение, уровень напряжения и характер нагрузки. Несколько меньше влияют сечение провода, конфигурация графика нагрузки ($T_{\text{ма}}$) и другие параметры.

Показатели, входящие в выражения (1), (2), определяют пропускную способность сети, являются ее режимными параметрами. Покажем, что для каждого из этих режимных параметров можно найти соответствующее ему экономическое значение.

Стоимость передачи электроэнергии $C_{\scriptscriptstyle \Pi}$ в общем виде состоит из двух составляющих:

$$C_{_{\Pi}}=C_{_{\Pi c}}+C_{_{\Pi \Pi}},$$

где $C_{\rm nc}$ и $C_{\rm nn}$ – соответственно, подстанционная и линейная составляющие стоимости.

Для изложения принципа нахождения экономических значений режимных параметров исследуем их. На основе исследований Г. Е. Поспелова и М. И. Фурсанова [2]–[4], можно записать, что:

$$C_{\text{пл}} = \frac{p_{_{\text{Л}}}K_{_{\text{Л}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta W_{_{\text{Кор}}}\beta_{_{\text{Кор}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta W_{_{\text{H}}}\beta_{_{\text{H}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} = \frac{p_{_{\text{Л}}}K_{_{\text{Л}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta P_{_{\text{Kop}}}T\beta_{_{\text{Kop}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta P_{_{\text{Kop}}}T\beta_{_{\text{MA}}}}{P_{_{\text{MAKC}}}T_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta P_{_{\text{Kop}}}T\beta_{_{\text{MA}}}}{P_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta P_{_{\text{MA}}}T\beta_{_{\text{MA}}}}{P_{_{\text{MA}}}} + \frac{\Delta P_{_{\text{MA}}}T\beta_{_{\text{MA}$$

$$+\frac{\Delta P_{\rm H} \tau \beta_{\rm H}}{U^2 \cos^2 \varphi T_{\rm Ma}} = \frac{p_{\rm I} K_{\rm I}}{P_{\rm MAKC} T_{\rm Ma}} + \frac{\Delta P_{\rm Kop} T \beta_{\rm Kop}}{P_{\rm MAKC} T_{\rm Ma}} + \frac{P_{\rm MAKC} r_{\rm I} \tau \beta_{\rm H}}{U^2 \cos^2 \varphi T_{\rm Ma}}, \tag{3}$$

а $C_{\rm nc}$ по аналогии с (3) подстанционная составляющая будет равна:

$$C_{\text{nc}} = \frac{p_{\text{T}} K_{\text{T}}}{P_{\text{Makc}} T_{\text{Ma}}} + \frac{\Delta W_0 \beta_0}{P_{\text{Makc}} T_{\text{Ma}}} + \frac{\Delta W_{\text{HT}} \beta_{\text{T}}}{P_{\text{Makc}} T_{\text{Ma}}},\tag{4}$$

где $p_{_{\rm I}}$ — суммарный коэффициент отчислений от стоимости линии $K_{_{\rm I}}$; $\Delta W_{_{{\rm кop}}}$ — потери электроэнергии на корону; $\beta_{_{{\rm kop}}}$ — стоимость 1 кВт · ч $\Delta W_{_{{\rm kop}}}$; $\Delta W_{_{{\rm H}}}$ — нагрузочные потери электроэнергии; $\beta_{_{\rm H}}$ — стоимость 1 кВт · ч $\Delta W_{_{\rm H}}$; $\Delta P_{_{{\rm kop}}}$ — потери мощности на корону; $p_{_{\rm T}}$ — суммарный коэффициент отчислений от стоимости трансформаторов $K_{_{\rm T}}$; $\Delta W_{_{0}}$ — потери электроэнергии холостого хода; $\beta_{_{0}}$ — стоимость 1 кВт · ч $\Delta W_{_{0}}$; $\Delta W_{_{{\rm HT}}}$ — нагрузочные потери электроэнергии в трансформаторах; $\beta_{_{\rm H}}$ — стоимость 1 кВт · ч $\Delta W_{_{{\rm HT}}}$; $\Delta P_{_{0}}$ — потери мощности холостого хода.

Имея ввиду, что:

$$\Delta P_{\rm H} = \frac{P_{\rm MAKC}^2 r_{\rm J}}{U^2 \cos^2 \omega};\tag{5}$$

$$\Delta P_{\rm H} \% = \frac{P_{\rm MAKC} r_{\rm I} 10^2}{U^2 \cos^2 \varphi}; \tag{6}$$

$$P_{\text{\tiny MAKC}} = \frac{\Delta P_{\text{\tiny H}} \% U^2 \cos^2 \varphi}{r_{\text{\tiny H}} 10^2}; \tag{7}$$

$$W = P_{\text{Marc}} T_{\text{Ma}}; \tag{8}$$

$$\Delta W_{\rm H} = \frac{P_{\rm MAKC}^2 r_{\scriptscriptstyle I} \tau}{U^2 \cos^2 \varphi}; \tag{9}$$

$$\Delta W_{\rm H} \% = \frac{P_{\text{MAKC}} r_{\rm H} 10^2}{U^2 \cos^2 \varphi} \cdot \frac{\tau}{T_{\rm MB}},\tag{10}$$

для линейной составляющей $C_{\scriptscriptstyle \rm n, n}$ получим выражение

$$C_{_{\Pi\Pi}} = \frac{p_{_{\Pi}} K_{_{\Pi}} + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}}{\Delta P_{_{H}} \%} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{T_{_{Ma}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{H}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{H}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{H}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{H}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{H}} 10^{2}} = \frac{(p_{_{\Pi}} K_{_{0}} l + \Delta P_{_{KOp}} T \beta_{_{KOp}}) r_{_{0}} l 10^{2}}{\Delta P_{_{H}} \% U^{2} \cos^{2} \varphi T_{_{Ma}}} + \frac{\Delta P_{_{H}} \% \tau \beta_{_{H}}}{r_{_{0}} 10^{2}} + \frac{\Delta P_{_{H}}$$

$$+\frac{\Delta P_{_{\rm H}}\% \tau \beta_{_{\rm H}}}{T_{_{\rm Ma}} 10^2} = \frac{\tau \beta_{_{\rm H}}}{T_{_{\rm Ma}} 10^2} \left[\frac{(p_{_{\rm J}} K_0 l + \Delta P_{_{\rm KOp}} T \beta_{_{\rm KOp}}) r_0 l 10^4}{\tau \beta_{_{\rm H}} \Delta P_{_{\rm H}}\% U^2 \cos^2 \varphi} + \Delta P\% \right], \tag{11}$$

для подстанционной составляющей $C_{\rm nc}$, соответственно:

$$C_{\text{nc}} = \frac{\tau_{\text{T}} \beta_{\text{T}}}{T_{\text{M}} 10^2} \left[\frac{(p_{\text{T}} K_{\text{T}} + \Delta P_0 T \beta_0) r_{\text{T}} 10^4}{\tau_{\text{T}} \beta_{\text{T}} \Delta P_{\text{PT}} \% U_{\text{T}}^2 \cos^2 \varphi} + \Delta P_{\text{HT}} \% \right], \tag{12}$$

где K_0 — стоимость одного километра линии длиной l; r_0 — удельное сопротивление провода; $K_{\scriptscriptstyle \rm T}$ — стоимость одного трансформатора; $r_{\scriptscriptstyle \rm T}$ — активное сопротивление трансформатора.

Зависимости (11) и (12) имеют минимум. Поэтому из условий $\frac{\partial C_{\text{пл}}}{\partial \Delta P_{\text{n}} \%} = 0$

и $\frac{\partial C_{\text{пс}}}{\partial \Delta P_{\text{ur}}}\% = 0$ найдем экономические потери мощности в линии и трансформаторе

в максимальном режиме, соответствующие минимуму стоимости передачи электро-энергии.

Для линии можно записать:

$$\frac{\partial C_{\text{пл}}}{\partial \Delta P_{\text{H}} \%} = \frac{\tau \beta_{\text{H}}}{T_{\text{Ma}} 10^2} \left[-\frac{(p_{\text{n}} K_0 l + \Delta P_{\text{кор}} T \beta_{\text{кор}}) r_0 l 10^4}{\tau \beta_{\text{H}} \Delta P_{\text{H}} \%^2 U^2 \cos^2 \varphi} + 1 \right] = 0.$$
(13)

Из (13) видно, что

$$\tau \beta_{\rm H} \Delta P_{\rm H} \%^2 U^2 \cos^2 \varphi = (p_{\rm I} K_0 l + \Delta P_{\rm kop} T \beta_{\rm kop}) r_0 l 10^4,$$

откуда искомое значение $\Delta P_{\text{кор}}$ % (с учетом потерь на корону $\Delta P_{\text{кор}}$) будет равно:

$$\Delta P_{\text{\tiny 3D}}\% = \frac{10^2}{U\cos\varphi} \sqrt{\frac{(p_{\text{\tiny D}}K_0 l + \Delta P_{\text{\tiny KOP}}T\beta_{\text{\tiny KOP}})r_0 l}{\tau\beta}}.$$
 (14)

Для трансформатора значение $\Delta P_{\rm at}$ % будет равно:

$$\Delta P_{\text{th}} \% = \frac{10^2}{U_{\text{t}} \cos \varphi_{\text{t}}} \sqrt{\frac{(p_{\text{t}} K_{\text{t}} + \Delta P_0 T \beta_0) r_{\text{t}}}{\tau_{\text{t}} \beta_{\text{t}}}},$$
 (15)

или без учета потерь холостого хода ΔP_0 :

$$\Delta P_{\text{th}} \% = \frac{10^2}{U_{\text{t}} \cos \varphi_{\text{t}}} \sqrt{\frac{p_{\text{t}} K_{\text{t}} r_{\text{t}}}{\tau_{\text{t}} \beta_{\text{t}}}}.$$
 (16)

Получены аналитические соотношения по расчету экономически обоснованных уровней потерь электроэнергии в сетях энергосистем, которые требуют уточнения и дальнейшей проверки с учетом инструментальных погрешностей, а также в связи с влиянием на расчет атмосферной составляющей.

Литература

- Положение по нормированию расхода топливно-энергетических ресурсов на предприятиях, в учреждениях и организациях государственного производственного объединения ГПО «Белэнерго» Инструкции по расчету и обоснованию нормативов расхода электроэнергии на ее передачу по электрическим сетям: постановление от 16.12.13 г. № 48 (в ред. постановления от 05.07.17 г. № 23).
- 2. Поспелов, Г. Е. Элементы технико-экономических расчетов систем электропередач / Г. Е. Поспелов. Высш. шк., 1967. 311 с.
- 3. Фурсанов, М. И. Определение и анализ потерь электроэнергии в электрических сетях энергосистем / М. И. Фурсанов. Минск : УВИЦ при УП «Белэнергосбережение» 2005. 208 с.
- 4. Фурсанов, М. И. Методология и практика расчетов потерь электроэнергии в электрических сетях энергосистем / М. И. Фурсанов. Минск : Технология, 2001. 247 с.