

# Overenie podmienok na ochranu samočinným odpojením napájania

Ing. Igor Maas, elektrotechnik špecialista pre vykonávanie odborných prehliadok a odborných skúšok elektrických zariadení

Je známe, že jedným z najdôležitejších krokov pri revízii elektrickej inštalácie je vyhodnotenie ochrany pred úrazom elektrickým prúdom. Na posúdenie ochrany pred dotykom živých častí obvykle stačí prehliadka elektrickej inštalácie, ktorou sa zistí umiestnenie zariadenia, stav zábran, celistvosť a kompletnosť krytov, izolácie apod.

Pri posúdení ochrany pred nebezpečným dotykom neživých častí – a osobitne pri najčastejšej používanej ochrane odpojením napájania – je potrebné poznat skutočnú hodnotu impedancie poruchovej slučky, t. j. impedanciu obvodu, ktorou poteče elektrický prúd pri poruche zariadenia (poruchový prúd). Ten-to druh ochrany a podmienky na jej správnu činnosť v systéme TN podrobne popisuje STN 33 2000-4-41:2007\*) a v článku 411.4.4 stanovuje podmienky pre charakteristiky ochranných prístrojov a impedancie poruchovej slučky vzhladom na menovité striedavé napätie alebo menovité jednosmerné napätie krajného vodiča proti zemi.

Norma STN 33 2000-6:2007\*\*) zohľadňuje reálne situácie v sieti (zväčšenie odporu vodičov oteplením, ktoré vzniká prechodom prúdu pri poruchách) a v čl. C.61.3.6.2 uvádza, že podmienky stanovené v článku 411.4 sa považujú za splnené, ak nameraná hodnota impedancie poruchovej slučky vyhovuje nerovnosti:

$$Z_s(m) \leq \frac{2}{3} \frac{U_0}{I_a} \quad (1)$$

kde

$Z_s(m)$  je nameraná hodnota impedancie prúdovej poruchovej slučky, ktorá začína aj končí v mieste poruchy ( $\Omega$ ),

$U_0$  napätie medzi krajným vodičom a uzemneným neutrálnym vodičom (V),  
 $I_a$  prúd, ktorý spôsobí samočinné uvedenie do činnosti ochranného prístroja v dobe určenej v tabuľke 41.1 alebo v dobe nepresahujúcej 5 s za podmienok stanovených v 411.4 (A).

Na trhu je dostatok kvalitných priamoukazujúcich prístrojov, ktorými sa dá príslušná impedancia zmerať, a tak (v prípadoch, keď je zariadenie napájané jedným vedením) nie je problém ani vyhodnotenie nameranej hodnoty.

V súčasnosti sa však čoraz viac prevádzkujú elektrické zariadenia, ktoré sú napájané dvomi vedeniami, resp. sa čoraz viac používajú okružné rozvody. Ide napr. o distribučné rozvody do-

dávateľov elektrickej energie, ale aj o priemyslové inštalácie, rozvody rozľahlejších areálov (športoviská, nákupné strediská) apod.

Vyhodnocovanie nameraných hodnôt impedancie je pri takýchto zapojeniach elektrických zariadení zložitejšie a normy ani rôzne príručky pre revíznych technikov sa touto problematikou nezaoberajú. Nasledujúca časť preto obsahuje pomerne podrobny postup (doplnený príkladom), aký možno v praxi použiť pri meraní a vyhodnocovaní v takýchto prípadoch.

Ako už bolo naznačené, vzťah (1) možno použiť v uvedenej podobe vtedy, ak má za-

Pri napájaní elektrických zariadení dvomi prívodmi môžu nastať nasledovné prípady:

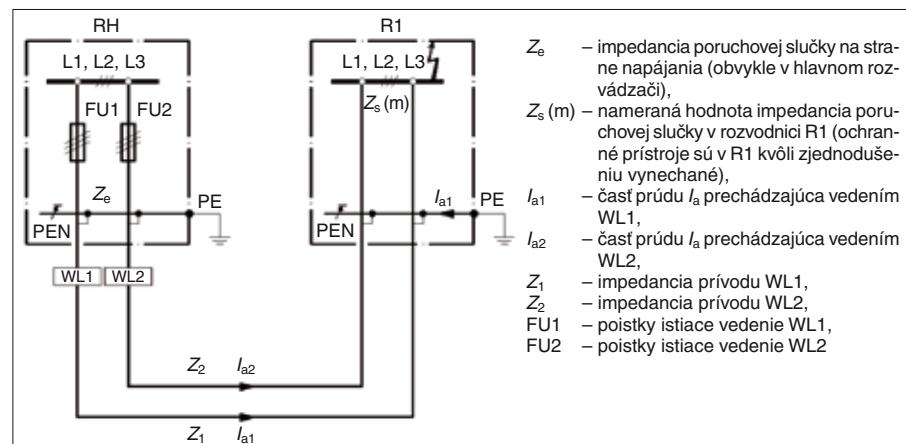
- Impedancie oboch prívodov aj ich poistky (menovité hodnoty a charakteristiky) sú rovnaké, teda:

$$Z_1 = Z_2 \text{ a } FU1 = FU2$$

Za daných podmienok platí:

$$I_{a1} = I_{a2} = 0,5I_a$$

Poistky budú vypínať naraz, a preto stačí do vzťahu (2) dosadiť nameranú hodnotu impedancie  $Z_s(m)$ , vypočítať  $0,5I_a$  a následne



Obr. 1. Elektrické zariadenie R1 napájané dvomi prívodmi WL1 a WL2

riadenie jeden prívod. V prípade dvoch prívodov (obr. 1) sa dá použiť iba ako nutná a nepostačujúca podmienka pre overenie impedancie poruchovej slučky z toho dôvodu, že vedenia WL1 a WL2 môžu mať rôzne veľké impedancie, t. j.  $Z_1 \neq Z_2$ , prúd  $I_a$  sa rozdelí do jednotlivých vedení nepríamo úmerne k ich impedanciam a poistky FU1 a FU2 (ak majú rovnaké menovité hodnoty a charakteristiky) nebudú odpájať napájanie naraz, ale najprv zareagujú poistky istiacie vedenie s menšou impedanciou a až potom poistky vo vedení s väčšou impedanciou. Preto treba vzťah (1) upraviť na tvar:

$$I_a \leq \frac{2}{3} \frac{U_0}{Z_s(m)} \quad (2)$$

a pri výpočte kontrolovať celkovú dobu, za ktorú bude zariadenie odpojené od napäťia.

skontrolovať dobu, za ktorú jedny z poistiek prerušia obvod (vypnú).

V tomto prípade je však možný aj postup, že sa do vzťahu (1) dosadiť za prúd  $I_a$  dvojnásobok vypínacieho prúdu (presne: prúdu, ktorý spôsobí samočinné uvedenie do činnosti ...) napr. poistiek FU1 a skontroluje sa nameraná hodnota impedancie vypínacej slučky  $Z_s(m)$ .

Impedancie  $Z_1$  a  $Z_2$  možno považovať za rovnaké napr. vtedy, ak ide o dva rovnaké prívody (dĺžka, prierez, druh, uloženie). V iných prípadoch treba  $Z_1$  a  $Z_2$  zistiť. Meraním napr. takto:

- odmeria sa impedancia poruchovej slučky na strane napájania  $Z_e$ ,
- vyberú sa poistky FU2, odpojí sa vodič PEN prívodu WL2 a odmeria sa impedancia poruchovej slučky prívodu WL1; od tejto hodnoty sa odpočíta hodnota  $Z_e$  a vý-

\*) pozn. redakce: Slovenská norma STN 33 2000-4-41:2007 i česká norma ČSN 33 2000-4-41 ed. 2:2007 jsou identickým převzetím mezinárodní normy IEC 60364-4-41:2005.

\*\*) pozn. redakce: Slovenská norma STN 33 2000-6:2007 i česká norma ČSN 33 2000-6:2007 jsou identickým převzetím mezinárodní normy IEC 60364-6:2006.

sledná hodnota je impedancia prívodu  $Z_1$ . Impedanciu  $Z_2$  možno zistíť podobným spôsobom, popr. ju vypočítať z nameraných hodnôt  $Z_s(m)$ ,  $Z_e$  a  $Z_1$ .

2. Impedancie prívodov sú rôzne a ich poistky sú rovnaké, teda  $Z_1 \neq Z_2$  a  $FU1 = FU2$  (bežné pri okružných rozvodoch).

Celý dej má dve štadiá a pre ich popis bude ďalej uvažované, že impedancia  $Z_1$  je menšia ako impedancia  $Z_2$ , t. j.:  $Z_1 < Z_2$ .

a) V prvom štadiu je potrebné určiť dobu, za ktorú vypnú poistky  $FU1$ .

Postup:

- zo vzťahu (2) sa vypočíta prúd  $I_a$ ,
- zo vzťahu  $I_a = I_{a1} + I_{a2}$  a  $Z_1 \cdot I_{a1} = Z_2 \cdot I_{a2}$  sa vypočíta prúd  $I_{a1}$ :

$$I_{a1} = \frac{Z_2 \cdot I_a}{Z_1 + Z_2} \quad (3)$$

Z vypínacej charakteristiky poistiek  $FU1$  sa zistí doba  $t_{v1}$ , za ktorú poistky  $FU1$  vypnú.

b) V druhom štadiu je fázový vodič prívodu WL1 odpojený a poruchový prúd prechádza z miesta napájania cez fázový vodič prívodu WL2, cez miesto poruchy a oba vodiče PEN (odič PEN prívodu WL1 a vodič PEN prívodu WL2) späť do miesta napájania.

Z nameraných a vypočítaných hodnôt a na základe predpokladov, že:

$$Z_{1PEN} = Z_{1L} = 0,5Z_1$$

a podobne:

$$Z_{2PEN} = Z_{2L} = 0,5Z_2$$

kde

$Z_{1L}$  a  $Z_{2L}$  sú impedancie fázových vodičov prívodov WL1 a WL2,

$Z_{1PEN}$  a  $Z_{2PEN}$  impedancie vodičov PEN prívodov WL1 a WL2

možno vypočítať impedanciu poruchovej slučky v tomto štadiu odpájania:

$$Z = Z_e + 0,5Z_2 + 0,5 \frac{Z_1 \cdot Z_2}{Z_1 + Z_2} \quad (4)$$

Jej dosadením do vzťahu (2) sa určí prúd  $I_a$  pre druhé štadium odpájania a z vypínacej charakteristiky poistiek  $FU2$  sa zistí maximálna doba  $t_{v2}$ , za ktorú poistky  $FU2$  odpoja napájanie. (Skutočná doba bude závisieť aj od prúdu prechádzajúceho poistkami  $FU2$  v prvom štadiu odpájania.)

Maximálna doba  $t_v$ , za ktorú bude elektrické zariadenie odpojené od napäťia, je súčtom obidvoch dôb odpájania, teda  $t_v = t_{v1} + t_{v2}$ , a musí vyhovovať podmienkam stanoveným v STN 33 2000-4-41 čl. 411.3.2. Prípady, keď  $Z_1 = Z_2$  a  $FU1 \neq FU2$  alebo  $Z_1 \neq Z_2$  a  $FU1 \neq FU2$ , sa riešia analogicky.

V týchto súvislostiach je nevyhnutné upozorniť na to, že pri prívodoch väčších dimenzí alebo pri kratších prívodoch môžu mať rozvodné skrine (RIS, PRIS), ktoré sú v nich zapojené, väčší vplyv na impedanciu prívodu

(a tým aj na impedanciu poruchovej slučky), ako má vlastné (napr. kálové) vedenie. Jedna takáto rozvodná skriňa prispieva k impedancii prívodu (a aj poruchovej slučky) obvykle štrnásťimi odpormi spojov (na fázovom vodiči: vodič-kálové oko 2x, kontakty poistiek 4x, skrutkové spoje na držiakoch poistiek 4x; na vodiči PEN: vodič-kálové oko 2x, skrutkové spoje na prípojnici PEN 2x). Každý z týchto odporov môže mať hodnotu až 10 mΩ (v starších alebo zle udržiavaných inštaláciách aj viac) a s touto skutočnosťou treba pri projektovaní počítať.

## Prvé štadium odpájania:

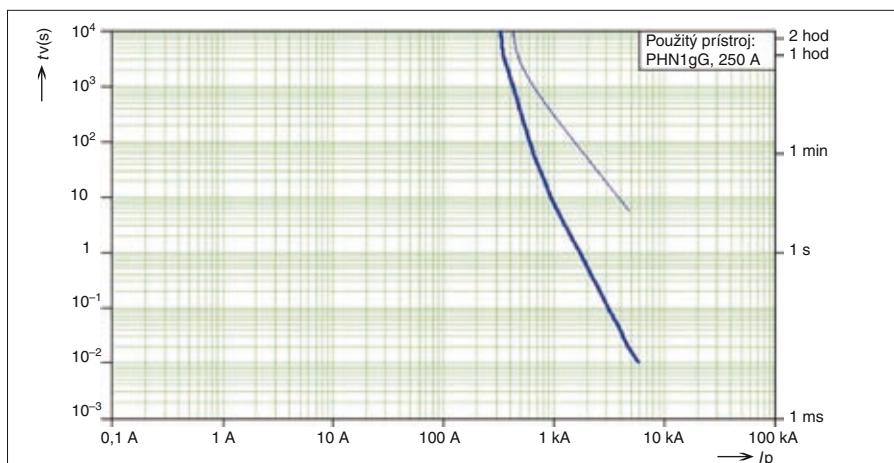
Zo vzťahu (2) sa vypočíta prúd  $I_a$ :

$$I_a \leq \frac{2}{3} \frac{U_0}{Z_s(m)} = \frac{2}{3} \frac{230}{0,05} = 3067 \text{ A}$$

Zo vzťahu (3) sa vypočíta prúd  $I_{a1}$ :

$$I_{a1} = \frac{Z_2 \cdot I_a}{Z_1 + Z_2} = \frac{0,3 \cdot 3067}{0,03 + 0,3} = 2788 \text{ A}$$

A z vypínacej charakteristiky sa pre prúd  $I_{a1}$  zistí doba vypnutia  $t_{v1} = 161 \text{ ms}$ .



Obr. 2. Vypínacia charakteristika poistky PHN1gG, 250 A (prevzaté z výpočtového programu Sichr 7.00 firmy OEZ)

## Príklad:

Rozvodná skriňa je zapojená v okružnom trojfázovom rozvode, ktorého obe vedenia sú istené poistkami PHN1gG 250 A. Doba, za ktorú má byť zariadenie odpojené od napäťia, nesmie presiahnuť 5 s. Hodnoty príslušných impedancií sú:

$$Z_s(m) = 0,05 \Omega; Z_e = 0,02 \Omega; Z_2 = 0,3 \Omega.$$

## Výpočet:

Z charakteristiky poistiek (obr. 2) sa zistí pre dobu vypnutia nepresahujúci 5 s vypínacie prúd  $I_a = 1100 \text{ A}$ .

Zo vzťahu (1) sa overí splnenie nutnej a nepostačujúcej podmienky (na základe toho, čo je uvedené v bode 1, sa do vzťahu dosadí dvojnásobok vypínacieho prúdu):

$$Z_s(m) \leq \frac{2}{3} \frac{U_0}{I_a} = \frac{2}{3} \frac{230}{1100} = 0,07 \Omega$$

Nutná a nepostačujúca podmienka je splnená a možno kontrolovať celkovú dobu, za ktorú bude zariadenie R1 odpojené od napäťia.

Vypočíta sa impedancia vedenia WL1:

$$\begin{aligned} Z_1 &= \frac{Z_2(Z_s(m) - Z_e)}{Z_2 + Z_e - Z_s(m)} = \\ &= \frac{0,3(0,05 - 0,02)}{0,3 + 0,02 - 0,05} = 0,03 \Omega \end{aligned}$$

## Druhé štadium odpájania:

Impedancia poruchovej slučky sa vypočíta zo vzťahu (4):

$$\begin{aligned} Z &= Z_e + 0,5Z_2 + 0,5 \frac{Z_1 \cdot Z_2}{Z_1 + Z_2} = \\ &= 0,02 + 0,5 \cdot 0,3 + 0,5 \frac{0,03 \cdot 0,3}{0,03 + 0,3} = 0,18 \Omega \end{aligned}$$

Dosadením do vzťahu (2) sa vypočíta prúd  $I_a$  v tomto štadiu odpájania:

$$I_a \leq \frac{2}{3} \frac{U_0}{Z_s(m)} = \frac{2}{3} \frac{230}{0,18} = 852 \text{ A}$$

Z vypínacej charakteristiky poistiek sa pre tento prúd zistí doba vypnutia  $t_{v2} = 16 \text{ s}$ .

Maximálna doba, za ktorú bude elektrické zariadenie odpojené od napäťia, je:

$$t_v = t_{v1} + t_{v2} = 0,16 + 16 = 16,16 \text{ s}, \text{ čo je nevyhovujúca hodnota.}$$

## Záver

Príspevok poukázal na zložitosť posudzovania ochrany elektrického zariadenia pred nebezpečným dotykom neživých časťí vtedy, keď je zariadenie napájané dvomi vedeniami alebo je zapojené v okružnom rozvode. Príspevok ďalej naznačil, ako je možné v takýchto prípadoch postupovať.

# Protipožární prevence pro stropy a stěny

*z německého originálu časopisu de, 11/2007,  
vydavatelství Hüthig & Pfau Verlag GmbH München,  
upravil Ing. Josef Košík, redakce Elektro*

Zatímco defenzivní požární ochrana je zaměřena na boj s dopady vzniklých požárů na člověka a hmotný majetek, je velký význam připisován protipožární prevenci již při plánování a realizaci staveb. Cílem této prevence je předem zabránit vzniku a šíření ohně a kouře.

V tomto článku odkazované normy a stavební řády se týkají nejen novostaveb, ale také již existujících staveb, obzvláště historický cenných objektů. Tímto vymezením jsou dotčeny mnohé instalace v oblasti elektro.



Obr. 1. Montáž krytu FlamoX-S30 H do stropů s dvouvrstvým obložením

Moderní instalacní výrobky pomáhají snadno a spolehlivě plnit bezpečnostní požadavky legislativy.

## Nevyhnutelná legislativa

Vše, co je třeba závazně dodržovat u každého stavebního záměru, definují jednotlivé německé spolkové země prostřednictvím zemských stavebních řádů (LBO – Landesbauordnung). Ty vycházejí ze vzorových stavebních řádů (MBO – Musterbauordnung) vypracovaných expertní komisi Konference ministrů pro výstavbu. Podle § 14 MBO musí být stavební zařízení uspořádána, zřízena, měřena a udržována tak, aby bylo preventivně zabráněno vzniku požáru, jakož i šíření ohně a kouře a aby byla při požáru možná záchrana lidí a zvířat i vykonávání účinných hasicích prací.

V této souvislosti jsou definovány přesné požadavky s ohledem na hořlavost, ohnivzdornost, těsnost závěrů stavebních hmot, uspořádání, polohu a úpravu záchranných cest. Tyto požadavky ve stavebních rádech jsou doplněny výnosy, prováděcími nařízeními, technickými stavebními předpisy a normami zavedenými stavebním dozorem. K tomu patří vzorová směrnice pro vedení MLAR (Muster-Leitungsanlagen-Richtlinie) a směrnice požárně-technických požadavků na ve-

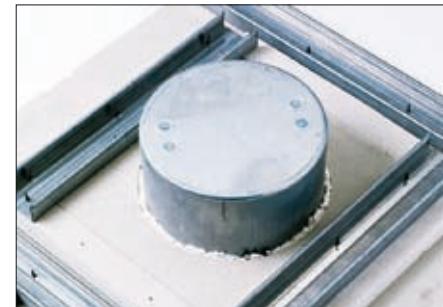
dení jednotlivých spolkových zemí RbA-Lei (Richtlinie über brandschutztechnische Anforderungen an Leitungsanlagen) a LAR (Leitungsanlagenrichtlinie), jakož i norma EN 1363 (Zkoušení požární odolnosti) a DIN 4102 (Vlastnosti stavebních materiálů a stavebních dílců při požáru), které definují požadavky na třídy požární odolnosti, ohnivzdornost, stěnové a stropní konstrukce.

Předepsaná třída požární odolnosti a ohnivzdornosti závisí na využití a třídě budovy. Využití budov se dělí na budovy běžného typu a využití (např. obytné budovy a budovy

jako celek. Jsou rozděleny podle DIN 4102 do tříd požární odolnosti. Jednotlivé třídy požární odolnosti se odlišují podle doby trvání, po kterou je v případě požáru stavební dílec schopen plnit svou funkci (příklad viz tab.):

- **ohni odolávající**
  - **F0** – stavební dílec plní svou funkci po dobu kratší než 30 min,
  - **F30** – stavební dílec plní svou funkci minimálně po dobu 30 min;
- **ohnivzdorný**
  - **F60** – minimálně 60 min,
  - **F90** – minimálně 90 min,
  - **F120** – minimálně 120 min;
- **vysoce ohnivzdorný**
  - **F180** – minimálně 180 min.

Zařazování stavebních výrobků a druhů s ohledem na předlohu vzorového stavebního řádu realizují renomované instituce, např. DIBt (Deutsches Institut für Bautechnik, Německý ústav pro stavební techniku). Tyto instituce stanovují technická pravidla pro stavební výrobky a druhy a v souladu s nejvyššími zemskými úřady stavebního dozoru a oznamují je.



Obr. 2. Vestavba krytu FlamoX-S30 H do stropů s jednovrstvým obložením

srovnatelného využití) a na budovy zvláštního typu a využití (např. průmyslové stavby, shromažďovací místa nebo nemocnice). Pro zvláštní budovy platí doplňující nařízení, jako např. vzorové nařízení o shromažďovacích místech (MV-StätV – Musterversammlungsstädttenverordnung), vzorové nařízení o prodejních místech (MVkVO – Musterverkaufsstädttenverordnung), nařízení o stavbě nemocnic (KhBauVO – Krankenhausbauverordnung), vzorová směrnice o stavbě škol (MschulbauR – Musterschulbaurichtlinie) nebo vzorová směrnice o průmyslové výstavbě (MidBauRL – Musterindustriebaurichtlinie).

## Třídy požární ochrany a požární odolnosti

Zemské stavební řády kladou požadavky na třídu požární ochrany v závislosti na třídě budovy. Označení A a B definuje schopnost stavebních hmot se vznítit a rídit se normou DIN 4102 Část 1. Stavební hmoty třídy A jsou klasifikovány jako nehořlavé, stavební hmoty třídy B jako hořlavé. Stupeň hořlavosti se vyjadřuje číslicí v označení:

- B1 = těžce hořlavý,
- B2 = středně hořlavý,
- B3 = lehce hořlavý.

Stavební dílce mohou být složeny z různých stavebních hmot, a proto se posuzují

U stavebních výrobků jde o prefabrikované dílce, stavební druhy označují sestavení stavebních výrobků do stavebního zařízení nebo do dílů stavebního zařízení.

Stanovené dílce (stavební výrobky a druhy), pro které existují technická pravidla nebo uznávané zkušební metody, jsou po jejich dodržení nezávisle kontrolovány cizí organizací (např. úřadem pro zkoušení materiálu).

U nestanovených stavebních výrobků, pro které existují technická pravidla, je osvědčení o použitelnosti realizováno podle všeobecně uznávaných zkušebních metod na základě všeobecného osvědčení o zkoušce stavebního dozoru (ABP – allgemeines bauaufsichtliches Prüfzeugnis).

Nestanovené dílce (stavební výrobky a druhy), pro které neexistují technická pravidla, jsou podrobeny dodatečným kontrolám