

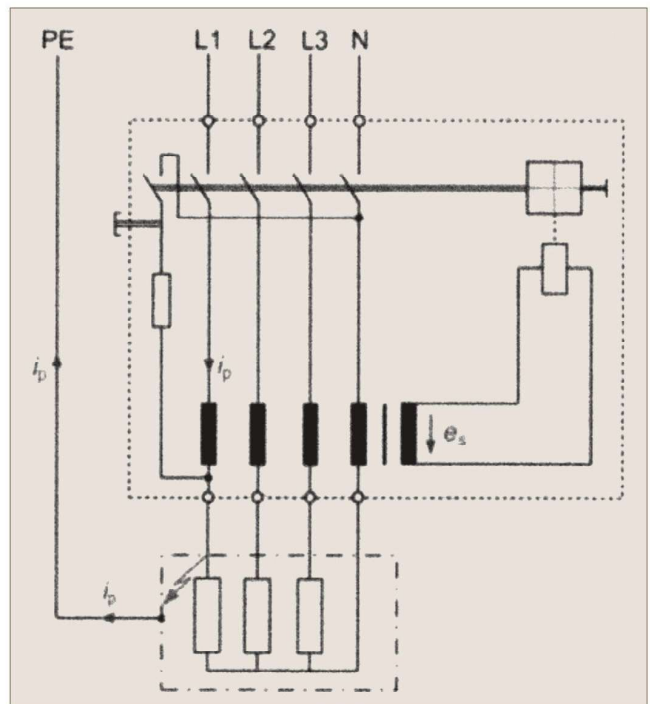


เล่าเท่าที่รู้ :

เรื่องพื้นฐานโครงสร้าง การเลือกใช้งาน การใช้งาน และการทดสอบ Residual Current Devices ทุกๆ ที่เรียกย่อๆ ว่า RCD

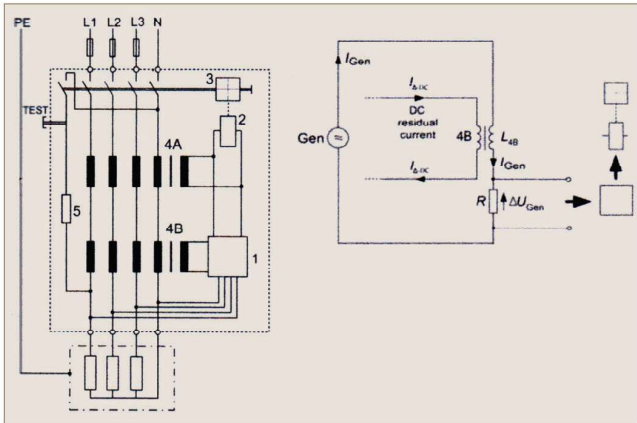
งานเขียนนี้เกิดขึ้นได้เนื่องจากได้มีโอกาสได้รู้จักหนังสือของอาจารย์ในมหาวิทยาลัยทางวิศวกรรมในประเทศโปแลนด์ ท่านเขียนหนังสือซึ่งงานเขียนนี้หยิบยืมมาอ่าน แลเล่าตัดสู่ท่านผู้อ่าน เป็นหนังสืออ้างอิงนี้ครับ Stanislaw Czapp, "RESIDUAL CURRENT DEVICES Selection, Operation, and Testing", faculty of electrical and control engineering, Gdan'sk University of technology, Poland, Elsevier Inc., 2022. ซึ่งนับว่า เป็นหนังสือที่เพิ่งออกมาใหม่มาก น่าจักกันสมัยสมคุณค่าของท่านผู้อ่านที่จักได้อ่าน แลได้เรียนรู้ร่วมกัน ซึ่งชื่อของ Residual Current Devices ต่อไปนี้ขอเรียกว่า RCD โดยที่สำหรับผู้อ่านในเมืองไทยอาจเคยได้ยินว่าเป็นอุปกรณ์ตรวจจับกระแสเหลือ หลังจากอ่านงานเขียนนี้จบท่านผู้อ่านจักได้เห็นส่วนประกอบที่นำกระแสที่หักล้างกันไม่หมด ทุกๆ ที่เรียกว่า กระแสเหลือมาสร้างพลังงานในการปลดวงจร เนื่องจากการมีกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน จึงทำให้กระแสไฟฟ้าในระบบหายไปส่วนหนึ่ง ขอบเขตของงานเขียนจักครอบคลุมการตรวจจับขนาดกระแสไฟฟ้าเหลือของไฟฟ้ากระแสสลับ ๓ เฟส AC แล ไฟฟ้ากระแสตรงที่เป็นพัลส์ ๓ เฟส pulsatings DC แล ไฟฟ้ากระแสตรงที่เรียบ ๓ เฟส smooth DC

เอกสารชิ้นแรกที่ยังอิงระบบการป้องกันที่ใช้กระแสเหลือ ที่เกิดขึ้นการรั่วลงดินเกี่ยวข้องกับคนในปี ค.ศ. 1928 ในปีนี่เองที่เกิดมีสิทธิบัตรเรื่องนี้ในเยอรมนี สิทธิบัตรที่ว่า เป็นการปลดวงจรจากผลรวมของกระแสทั้งหมดในตัวนำที่มีไฟฟ้ากับกระแสไฟฟ้าที่เหลือในวงจรป้องกัน ด้วยกระแสที่รั่ว 10-50 mA ทำให้ปลดวงจรในเวลาไม่เกิน 0.1 s ซึ่งเกิดจากการสัมผัสโดยตรงกับตัวนำที่มีไฟฟ้า ตามสิทธิบัตรเลขที่ DRP552678 ในการพัฒนาช่วงแรก เป็นการตรวจจับด้วย protective coil ซึ่งมีลักษณะเหมือนกับคอยล์ของรีเลย์ เมื่อผลรวมของกระแสไฟฟ้าทั้ง 3 เฟส ไม่เท่ากับศูนย์ ก็จักเกิดแรงแม่เหล็กดูดหน้าคอนแทกให้ปลดวงจร ถัดมามีการพัฒนามาใช้ Current Transformer ๓ เฟส CT ที่มีขดลวดปฐมภูมิ อยู่ในแต่ละเฟส (L1, L2, L3, N) เมื่อมีกระแสเหลือ ก็จักทำให้เกิดเส้นแรงแม่เหล็กในแกนเหล็ก (วัสดุอาจมีใช้เหล็กก็ได้ ขึ้นกับ hysteresis loop ที่ต้องการ) แล้วเหนี่ยวนำมายังขดลวดทุติยภูมิ เกิดแรงดันขับอุปกรณ์มีลักษณะคล้ายรีเลย์ หน้าคอนแทกเปลี่ยนสถานะขั้ววงจรเพื่อปลดวงจร ที่เรียกว่า electromechanical relay ในยุคนี้ยังตรวจจับได้เฉพาะที่เป็น sinusoidal current ๓ เฟส AC ขนาด 30 mA ที่ประกอบด้วย แท่งแม่เหล็กถาวร แลสปริง RCD ในยุคนี้คือ RCD ชนิด AC รายละเอียดเป็นไปดังรูปที่ 1



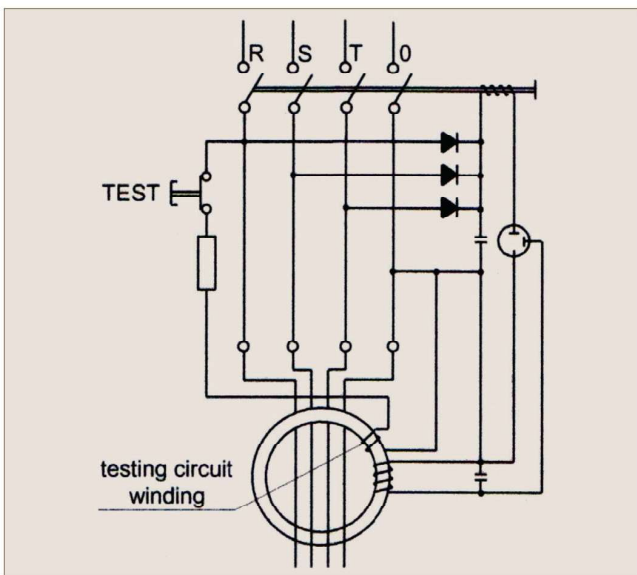
รูปที่ 1 แสดงส่วนประกอบของ RCD ตรวจจับ AC

ยุคถัดมาต้องการตรวจจับ ไฟฟ้ากระแสเหลือกับไฟฟ้ากระแสตรง ชนิดพัลส์ ฤ DC pulsating residual currents มีการเพิ่ม series capacitor เข้าไปในวงจรของฝั่งทุติยภูมิของ CT พัฒนาการถัดมา ใส่เพิ่ม CT เข้าไป อีกหนึ่งชุด เป็น 2 CT เรียกว่า two-core RCD เพื่อใช้ตรวจจับไฟฟ้ากระแส เหลือกับไฟฟ้า AC, pulsating DC แล smooth DC แลเพื่อให้การตรวจจับ ไฟฟ้ากระแสเหลือกับไฟฟ้าชนิด smooth DC ได้ดีขึ้นก็ได้เพิ่ม auxiliary-voltage ผลที่ได้จึงเป็นไปตามรูปที่ 2



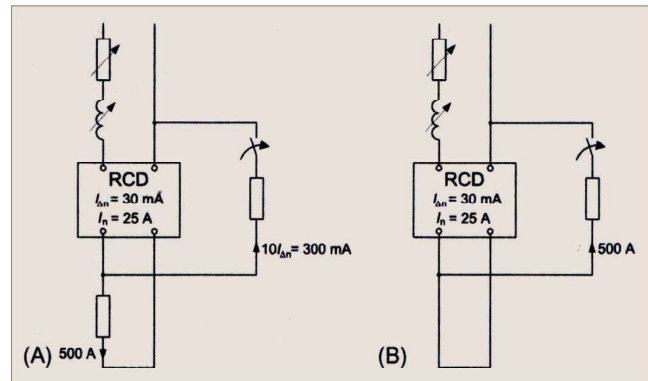
รูปที่ 2 แสดงส่วนประกอบของ RCD ตรวจจับ AC, pulsating DC แล smooth DC

ด้วย RCD ยังคงมีการใช้งานเป็นเวลานาน (หลายเดือน หลายปี) อยู่ในสถานะ ปิดวงจรตลอดเวลา อาจมีปัญหาการใช้งานเมื่อมีกระแสไฟฟ้า เหลือเข้าใกล้ค่าพิกัดการทำงานของ RCD ($I_{\Delta n}$) อย่างไรก็ตามหลังจากเปิด วงจรแล้วปิดวงจรของ RCD ด้วยมือ ทำเช่นนี้ครั้งที่ 2 3 ฤครั้งถัดๆ ไป ขนาดของความไวของการทำงานจกกลับมาในระดับที่เหมาะสม ในที่นี้ แนะนำให้ทดสอบการทำงานทุกๆ 6 เดือน โดยวงจรที่เตรียมไว้เพื่อการ ทดสอบเป็นไปตามรูปที่ 3



รูปที่ 3 แสดงส่วนประกอบของ RCD เพื่อการทดสอบด้วย push button

ระหว่างในการทดสอบการทำงานของ RCD โดยการกดปุ่มทดสอบ (TEST button) ขนาดกระแสในวงจรทดสอบจกประมาณ $2.5I_{\Delta n}$ เพราะ ฉะนั้นจึงมิได้เป็นการทดสอบที่ตรงตามฟังก์ชันการทำงานของ RCD ที่จก ทำงานที่พิกัดกระแสไฟฟ้าเหลือที่ $I_{\Delta n}$ วงจรทดสอบภายในควรทำงานได้ เมื่อมีระดับแรงดันอยู่ในช่วง 0.85-1.10 ของพิกัดแรงดันใช้งาน วงจรการ ทำงานตามรายละเอียดข้างต้นดังแสดงในรูปที่ 4



รูปที่ 4 แสดงการไหลของกระแส เมื่อทดสอบด้วย push button ของ RCD

ต่อไปขอเล่าเรื่องการป้องกันวงจรเนื่องจาก กระแสไฟฟ้าลัดวงจร ประกอบการทำงานของ RCD ในการติดตั้งไฟฟ้าควรออกแบบด้วยกฎ แห่งความปลอดภัยพื้นฐานอย่างสมบูรณ์ โดยเฉพาะความเสี่ยงของการ สัมผัสส่วนที่มีไฟฟ้าไม่ว่าจกเป็นช่องทางเดินสายไฟฟ้า บริษัทฯไฟฟ้า ต้องไม่สามารถเข้าถึงได้ แลส่วนที่สามารถเข้าถึงได้สำหรับบุคคลทั่วไป ต้องไม่ใช่ส่วนที่มีไฟที่อาจเป็นอันตราย ดังนั้นการมีเครื่องปลดวงจร อัตโนมัติ การห่อหุ้มด้วยวัสดุฉนวน ฤ เลือกใช้บริษัทที่เป็นฉนวนสองชั้น แล การแยกทางไฟฟ้าของระบบจำหน่าย อาทิ isolating transformer ฤ เลือกใช้ระบบจำหน่ายที่เป็น IT

RCD ก็เป็นการเลือกใช้เครื่องปลดวงจรอัตโนมัติ เมื่อฉนวนไฟฟ้ามี ความบกพร่อง ชำรุด มีการรั่วลงดินใดๆ การปลดวงจรควรจกต้องปลด วงจรในเวลาที่มาตราฐานกำหนด แลสำหรับเครื่องปลดวงจรอัตโนมัติอื่นๆ เมื่อมีกระแสลัดวงจรจกต้องปลดวงจรไม่เกินเวลาที่มาตราฐานกำหนดเช่น กัน โดยต้องเป็นไปตามขนาดพิกัดเวลาสูงสุดที่กำหนดไว้ในตารางตามรูป ที่ 5 ซึ่งวงจรที่ต้องเป็นไปตามตารางมี 2 ข้อดังนี้

- 1) วงจรเต้ารับที่มีพิกัดกระแสไฟฟ้าไม่เกิน 63 A
 - 2) วงจรย่อยของการติดตั้งที่มีพิกัดกระแสไฟฟ้าไม่เกิน 32 A
- สำหรับวงจรย่อยอื่นๆ แลวงจรจำหน่ายอื่นๆ ให้ใช้พิกัดเวลาในการ ปลดวงจรไม่เกินค่าที่แสดงดังนี้
- 1) สำหรับระบบไฟฟ้า TN ใช้พิกัดเวลาในการปลดวงจรไม่เกิน 5 s
 - 2) สำหรับระบบไฟฟ้า TT ใช้พิกัดเวลาในการปลดวงจรไม่เกิน 1 s
- เมื่อมีการใช้ RCD เป็นเครื่องปลดวงจรอัตโนมัติ สำหรับระบบไฟฟ้า TN ฤ TT สำหรับพิกัดแรงดันมากกว่า 120 V แลไม่เกิน 230 V ขนาด



กระแสไฟฟ้า I_{Δ} เป็นพิกัดในการปลดวงจรในเวลาที่กำหนดไว้ในตารางในรูปที่ 6

เงื่อนไขการทำงานเพื่อให้เกิดผลลัพธ์ที่ยอมรับได้ในการป้องกันโดยเครื่องปลดวงจรอัตโนมัติจากระบบจำหน่าย แต่ด้วยการทำงานที่เหมาะสมของ RCD ต้องขึ้นอยู่กับชนิดของระบบจำหน่ายแรงต่ำว่าเป็นแบบใดดังนี้ TN TT ฤ IT

Low-voltage system	50V $V_0 \le 120V$		120V $V_0 \le 230V$		230V $V_0 \le 400V$		$V_0 > 400V$	
	AC	DC	AC	DC	AC	DC	AC	DC
TN	0.8	^a	0.4	1	0.2	0.4	0.1	0.1
TT	0.3	^a	0.2	0.4	0.07	0.2	0.04	0.1

^aDisconnection may be required for reasons other than protection against electric shock.
 V_0 —nominal line-to-earth voltage.

รูปที่ 5 แสดงตารางของ maximum disconnection time ที่ยอมรับได้ ของ fault protective devices

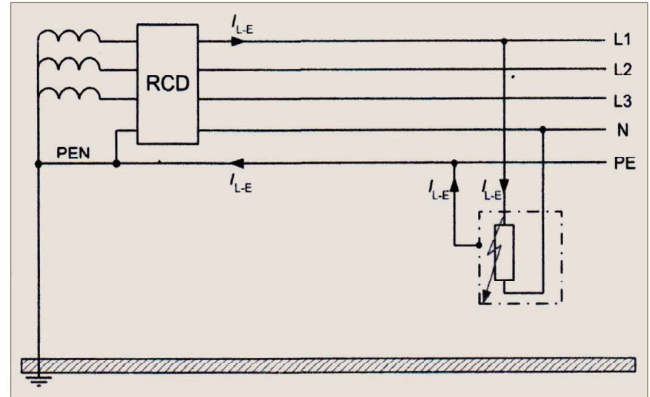
Maximum permissible disconnection times (s)	Current I_{Δ} causing disconnection of supply of RCDs within the specified time					
	No-delayed and short-time delayed			Delayed (S-type)		
	AC	A (30 mA)	B	AC	A	B
0.2	$2I_{\Delta n}$	$4I_{\Delta n}$	$4I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2.8I_{\Delta n}$	$4I_{\Delta n}$
0.4	$I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2.8I_{\Delta n}$	$4I_{\Delta n}$
1	$I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$I_{\Delta n}$	$1.4I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$
5	$I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$	$I_{\Delta n}$	$1.4I_{\Delta n}$	$2I_{\Delta n}$

รูปที่ 6 แสดงตารางของ maximum disconnection time ที่ยอมรับได้ ของ RCD

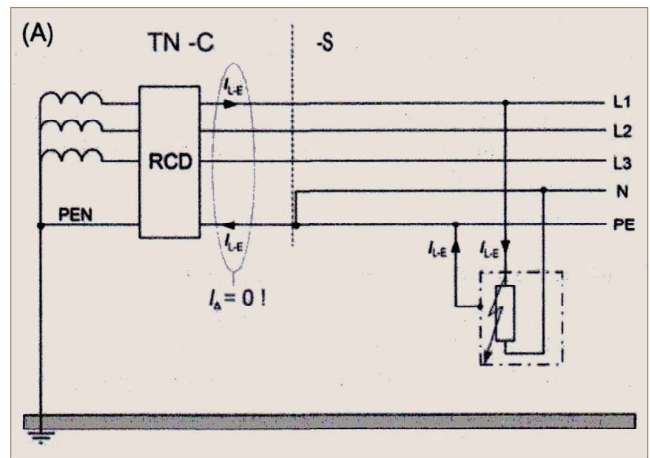
การใช้งาน RCD กับระบบจำหน่ายแรงต่ำ TN

ในการประยุกต์ใช้ RCD อนุญาตให้ใช้เฉพาะระบบจำหน่ายแรงต่ำ TN-S (ฤ ระบบจำหน่ายแรงต่ำ TN-S ที่เป็นส่วนหนึ่งของ TN-C-S ดังแสดงในรูปที่ 9) ในการประยุกต์ใช้ RCD ไม่อนุญาตให้ใช้กับระบบจำหน่ายแรงต่ำ TN-C เนื่องจากจกไม่สามารถตรวจจับค่ากระแสเหลือในระบบได้ ดังแสดงในรูปที่ 8 นั่นคือ ขนาดกระแสรั่วลงดิน I_{L-E} ไหลผ่านตัวนำไฟฟ้า L1 แล้วตัวนำไฟฟ้า PEN ซึ่งไหลผ่าน CT ของ RCD จกได้ผลลัพธ์เป็น $I_{\Delta} = 0$

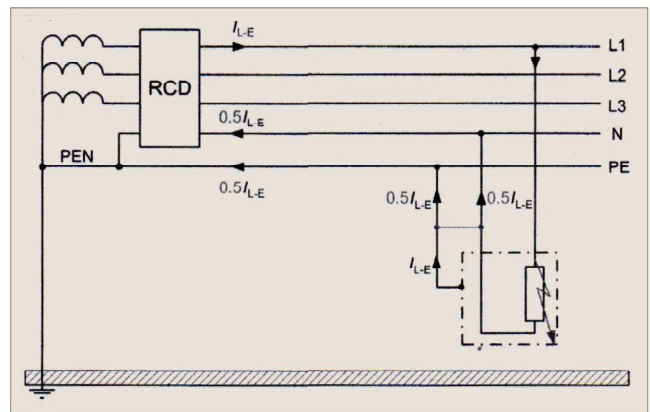
กระแสไฟฟ้ารั่วลงดินในระบบจำหน่ายแรงต่ำ TN จกได้ค่าที่สูง เนื่องจากกระแสลัดวงจรลงดินมีเส้นทางผ่านที่เป็นโลหะทั้งหมด ดังนั้นแล้วการปลดวงจรมีได้สองทางคือ อาจมาจาก overcurrent protective devices แล อาจมาจาก RCD โดยในระบบ TN มีความต้องการขนาดของ loop impedance $Z_s \times I_{\Delta} \le V_0$ ในกรณีของ TN-C-S ตามรูปที่ 9 เมื่อเกิดกระแสไฟฟ้ารั่วลงดินขนาด I_{L-E} จกแบ่งเป็นสองส่วน (ประมาณ $0.5 I_{L-E}$ ใน PE แล N) ส่งผลให้ค่าที่ RCD ตรวจจับได้จกต้องมีกระแสรั่วลงดินเป็นสองเท่าเป็นอย่างน้อย



รูปที่ 7 แสดงการไหลของกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน ในระบบ TN-S ของ RCD



รูปที่ 8 แสดงการไหลของกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน ในระบบ TN-C ของ RCD

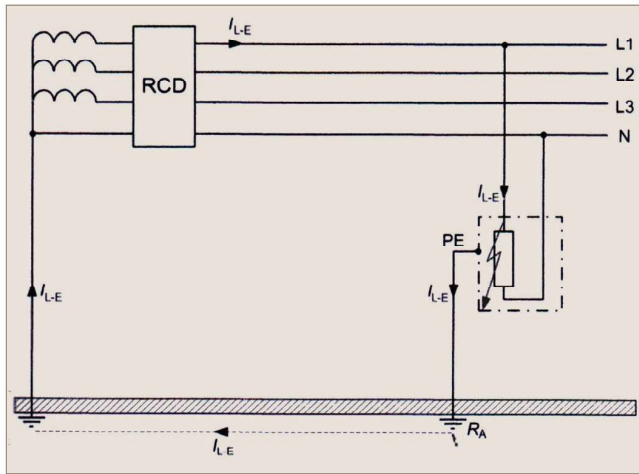


รูปที่ 9 แสดงการไหลของกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน ในระบบ TN-S ที่มีการประสานสักระหว่าง N กับ PE ฤ TN-C-S ของ RCD

ในกรณีของกระแสไฟฟ้ารั่วลงดินในระบบจำหน่ายไฟฟ้า TT การไหลของกระแสไฟฟ้าลัดวงจรลงดินจกต้องไหลผ่านแผ่นดิน ดังแสดงในรูปที่ 10 ขนาดของกระแสจกต่ำเนื่องจากการจำกัดกระแสไฟฟ้าจากค่าความต้านทานของหลักดิน R_A ที่บริเวณที่ แลค่าความต้านทานของหลักดินที่ต่อกับจุดนิวทรัลของหม้อแปลง ค่าความต้านทานทั้งสองต่อเป็นอนุกรมขนาดทั่วไปจกเป็นไปได้ตั้งแต่ 2-3 โอห์ม จนถึงหลายสิบบโอห์ม ดังนั้นขนาด



กระแสรั่วลงดินมีโอกาสน้อยกว่ากระแสพิงการทำงานของ overcurrent devices (เช่นน้อยกว่า 16 A) ด้วยเหตุนี้เครื่องปลดวงจรอัตโนมัติจากระบบจำหน่ายจึงต้องใช้ RCD โดยมีเงื่อนไขความปลอดภัยเป็น $R_A \times I_{\Delta n} \leq 50 \text{ V}$ โดยจกขอยกตัวอย่างการคำนวณขนาดของค่าความต้านทานที่อนุกรมกัน เช่น RCD พิกัด 500 mA อยากราคา RA จกมีค่าไม่มากกว่า $50\text{V} / 0.5\text{A} = 100 \text{ ohms}$



รูปที่ 10 แสดงการไหลของกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน ในระบบ TT ของ RCD

สำหรับการใช้ RCD กับระบบจำหน่ายไฟฟ้า IT จกเป็นการจกการเส้นทาง capacitive ของตัวนำ แล แผ่นดิน โดยขนาดของค่าคาปาซิตีปสามารถทำได้ดังนี้ $C_N > (\sqrt{3} \times I_{\Delta n}) / (2 \times \pi \times f \times V)$; โดยที่ $2 \times \pi \times f$ หมายถึง ค่า omega ประเด็นนี้ขอนำเสนอสั้นๆ ก่อนเนื่องมีความซับซ้อนในรายละเอียดพอสมควร มีโอกาสเหมาะสมจกได้นำเสนอถัดไป แต่มีข้อสังเกตการติดตั้งให้ติดตั้งเป็นวงจรย่อย ไม่ติดตั้งรวมที่ต้นทาง เนื่องการไหลกลับผ่านคาปาซิตีปเกิดขึ้นได้ที่ระยะการติดตั้งมีระยะขนาดหนึ่งๆ พุดให้ข้างคือติดตั้ง RCD ให้ใกล้บริภัณฑ์ไฟฟ้าที่สุดเท่าที่ทำได้ จกลดความเสี่ยงที่ RCD จกทำงานผิดพลาด

การใช้งาน RCD ที่ใช้ป้องกันการเกิดเพลิงไหม้ แนวความคิด เมื่อมีกระแสไหลรั่วลงดินไม่ว่า ระบบจำหน่ายไฟฟ้าเป็นแบบใด จกทำให้เกิดความร้อนด้วยกำลัง $P_{\text{heat}} = V_0 \times I_{\text{leak}}$ ดังนั้นแล้วขนาดกระแสไฟฟ้าที่ RCD ตรวจจับได้ อาจเป็นการก่าจัดการเกิดไฟไหม้ได้ ขนาดของค่า $I_{\Delta n}$ ของ RCD ขึ้นกับขนาดแรงดัน เส้นไฟกับดิน ฤแรงดันพิกัด ดังแสดงในรูปที่ 11 เป็นตารางที่แสดงค่าสูงสุดของกำลังความร้อนซึ่งอาจเกิดขึ้นในวงจรมาตรฐานกำหนดให้วงจรย่อยซึ่งติดตั้งในที่ที่มีความเสี่ยง เช่น ห้องเก็บวัสดุ ที่ต้องการต้องมีกรป้องกันฉนวนเสื่อม ให้เลือกใช้ RCD ดังนี้

1) สำหรับระบบจำหน่ายไฟฟ้าระบบ TN แล TT ให้เลือกใช้ RCD ที่มีค่า $I_{\Delta n}$ ไม่เกิน 300 mA ฤในที่ซึ่งค่าความต้านทานของระบบอาจผิดพลาดจนทำให้เกิดไฟไหม้ เช่น พื้นที่ที่มีชั้นความร้อนด้านบน (พื้นที่ชั้นใต้

หลังคา) ให้เลือกใช้ RCD ที่มีค่า $I_{\Delta n}$ ไม่เกิน 30 mA

2) สำหรับระบบจำหน่ายไฟฟ้าระบบ IT มีอุปกรณ์ให้พิจารณาใช้เพิ่มเติมดังนี้ IMD (insulation monitoring devices) สำหรับวงจรสายประธาน ฤ RCMs (residual current monitoring devices) ที่ทำหน้าที่เฝ้าระวังขนาดกระแสเหลือในวงจนวนย่อย แลใช้งานร่วมกับระบบแจ้งเตือนด้วยเสียง แลแสง อีกทั้งยังสามารถเลือกใช้ RCD โดยขนาดที่เลือกให้เป็นไปตามที่ใช้กับ ระบบจำหน่ายไฟฟ้าระบบ TN แล TT

Line-to-earth nominal voltage (V)	Rated residual operating current of RCDs (mA)	Thermal power (W)
120	30	3.6
	100	12
	300	36
	500	60
230	30	7
	100	23
	300	69
	500	115
	30	12
400	100	40
	300	120
	500	200

รูปที่ 11 แสดงตาราง thermal power produced เมื่อมีกระแสรั่วลงดิน ของ RCD

ดังนั้นแล้วจกเห็นได้ว่า การเลือกใช้ RCD มีรายละเอียดมากมาย อยู่พอสมควร จึงขอเสนอแนะว่า ให้ทำความเข้าใจเกี่ยวกับ ระบบจำหน่ายไฟฟ้าแบบต่างๆ ให้ชัดเจน ตลอดจนเมื่อเกิดกระแสไฟฟ้ารั่วลงดิน ไม่ว่าจะจกผ่านคน ผ่านเครื่องใช้ไฟฟ้าที่มักเรียกว่า บริภัณฑ์ไฟฟ้า ในระบบจำหน่ายไฟฟ้าแต่ละแบบกระแสไฟฟ้าจกไหลอย่างไร หากเข้าใจถ้วนแล้วนอกจกสามารถเลือกใช้งานได้อย่างสง่างามแล้วยังความปลอดภัยมายังประชาชนผู้ใช้งาน แลอาจไม่เข้าใจระบบจำหน่ายไฟฟ้าอย่างชางไฟฟ้าเรา อีกทั้งยังเพิ่มโอกาสต่อยอดศึกษาเพิ่มเติมที่ผู้เขียนละไว้ การใช้งาน RCD ในระบบจำหน่ายไฟฟ้า IT ดังแสดงไว้ข้างต้น สุดท้ายผู้เขียนหวังยิ่งว่า จกเป็นประโยชน์สำหรับผู้สนใจใคร่รู้เรื่อง RCD แลขอขอบคุณอาจารย์ Stanislaw Czapp ที่ได้เขียนตำราดีดีให้ได้อ่านศึกษาหาความรู้แลหวังว่าท่านจกให้อภัยการนำมาถ่ายทอดต่อเป็นวิทยาทานสำหรับคนไทยที่ใช้ภาษาไทยเป็นหลัก ขอขอบคุณมา ณ โอกาสนี้ครับ...



ส่วนตัวผู้เขียน

นายสุวิทย์ ศรีสุข วิศวกรไฟฟ้า-กับริษัทเอส.การศึกษา

- ปริญญาตรี-วิศวกรรมศาสตร์ ไฟฟ้ากำลัง สถาบันเทคโนโลยี พระจอมเกล้าธนบุรี
 - ปริญญาโท-วิทยาศาสตร์ เทคโนโลยีสารสนเทศ มหาวิทยาลัยศรีปทุม บางเขน
- ประสบการณ์ : ทำานกว่า 31 ปี งานด้านไฟฟ้ากำลัง