ANALISA SETTING RELAI PENGAMAN AKIBAT REKONFIGURASI PADA PENYULANG BLAHBATUH

I K.Windu Iswara ¹, G. Dyana Arjana ², W. Arta Wijaya ³

^{1,2,3}Jurusan Teknik Elektro, Fakultas Teknik Universitas Udayana, Denpasar 2015

Email: winduiswara07@gmail.com, dyanaarjana@ee.unud.ac.id, artawijaya@ee.unud.ac.id

ABSTRAK

Penyulang tegangan menengah merupakan saluran yang menghubungkan sumber daya listrik dari gardu induk ke konsumen, di dalam pendistribusian sumber daya listrik di jaringan 20 kV seringkali menyebabkan terputusnya pasokan daya listrik ke pelanggan. Salah satunya sistem pengaman relai pada penyulang. Seperti yang terjadi pada penyulang Blahbatuh perlu dianalisa setting relai pengaman sebelum dam sesudah rekonfigurasi yang dibandingkan dengan data di lapangan. Mencari arus gangguan hubung singkat menggunakan aplikasi Electrical Transient Analisys Program Power Station (ETAP). Hasil analisa mendapatkan arus gangguan hubung singkat sebelum rekonfigurasi jaringan sebesar 9.389 A dan setelah rekonfigurasi jaringan sebesar 9.381 A. Hasil yang diperoleh nilai setting relai sebelum rekonfigurasi dari nilai setting over current relay (OCR) pada pangkal penyulang sebesar 271,2 A dan TMS 0,157 SI, sedangkan hasil yang diperoleh nilai setting relai setelah rekonfigurasi dari nilai setting over current relay (OCR) pada pangkal penyulang sebesar 226,8 A dan TMS 0,170 SI. Hasil yang diperoleh nilai setting relai sebelum rekonfigurasi dari nilai setting ground faulth relay (GFR) pada pangkal penyulang sebesar 25 A dan TMS 0,107 SI, sedangkan Hasil yang diperoleh nilai setting relai setelah rekonfigurasi dari nilai setting ground faulth relay (GFR) pada pangkal penyulang sebesar 23,6 A dan TMS 0,109 SI.

Kata kunci : Rekonfigurasi, Over current relay, Ground fault relay.

1. Latar Belakang

Meningkatnya aktivitas kehidupan manusia secara langsung akan mengakibatkan tingginya permintaan energi listrik yang mengakibatkan penambahan beban jaringan listrik. Secara otomatis penambahan beban listrik dibarengi adanya perluasan jaringan listrik. Apabila beban ini cukup besar, maka arus yang mengalir di jaringan listrik dan jatuh tegangan semakin besar (toleransi +5% dan -10%) [1]. Gangguan-gangguan yang terjadi pada jaringan distribusi 20 kV berupa gangguan sesaat atau gangguan tetap yang disebabkan oleh binatang, ranting pohon, penjor, layang-layang, dan petir sehingga menyebabkan terjadinya gangguan hubung singkat.

Gardu induk Gianyar terletak di desa Serongga, kecamatan Gianyar, kabupaten Gianyar, yang memiliki 2 buah trafo tenaga yang berkapasitas 30 MVA dan 60 MVA. Gardu induk Gianyar mentransformasikan daya listrik dari tegangan tinggi 150 kV menjadi tegangan menengah 20 kV yang kemudian di distribusikan ke 14 penyulang, salah satunya penyulang Blahbatuh. Penyulang Blahbatuh memiliki 51 gardu distribusi yang berkapasitas 8.950 kVA di sektor bisnis dan rumah tangga dengan panjang saluran 34 kms. Penyulang Blahbatuh telah mengalami rekonfigurasi jaringan pada tahun 2013, dengan beroperasinya rekonfigurasi jaringan penyulang Blahbatuh memiliki 46 gardu distribusi yang berkapasitas 7.490 kVA dan

panjang saluran 31 kms [2], penambahan panjang saluran dan beban dari salah satu penyulang yang memikul penyulang lain maka akan terjadi kelebihan beban (*over load*) dan *losses*, oleh karena itu diperlukan evaluasi dan analisa kembali gangguan arus hubung singkat serta setting relai pada penyulang Blahbatuh.

Pada penelitian akan dibahas analisa setting relai pengaman jaringan akibat rekonfigurasi pada penyulang Blahbatuh.

2. Kajian Pustaka

2.1 Sistem Tenaga Listrik Penyulang Blahbatuh

Penyulang Blahbatuh telah mengalami rekonfigurasi jaringan, dengan beroprasinya sistem loop scheme dengan dipasang recloser Tie di Hosana. Sistem loop scheme beroperasi dengan penyulang Campuhan yang disuplai dari gardu induk Gianyar. Kondisi penyulang Blahbatuh pada saat ini memiliki data-data, daya terpasang 7.490 kVA, jumlah transformator 46 buah, konfigurasi jaringan sistem Loop scheme, panjang jaringan 31 kms, jenis penghantar campuran

2.2 Studi Hubung singkat

Studi hubung singkat atau studi gangguan bertujuan untuk menentukan arus maksimum dan minimum hubungan singkat tiga phasa, untuk menentukan arus gangguan tak simetris bagi gangguan satu dan dua phasa ke tanah,

gangguan antar phasa dan rangkaian terbuka, untuk menentukan kapasitas pemutus dari circuit breaker (CB) dan untuk menentukan distribusi arus gangguan dan tingkat tegangan busbar selama gangguan [3].

Ada beberapa jenis gangguan hubung singkat yang terjadi pada sistem listrik 3 phasa, yaitu hubung singkat 3 phasa, 2 phasa, 2 phasa ke tanah, 1 phasa ke tanah.

2.3 Relai Pengaman

Relai proteksi merupakan skema atau rangkaian yang mampu merespon terhadap adanya suatu gangguan atau kesalahan dalam sistem tenaga listrik dan secara otomatis memutuskan hubungan peralatan terganggu atau memberikan sinyal (alarm) relai pada umumnya dapat dibedakan menjadi tiga elemen fundamental yaitu elemen perasa, mengukur adanya perubahan besaran listrik, misalnya perubahan arus atau tegangan pada sistem [4].

2.3.1 Relai Arus Lebih (OCR)

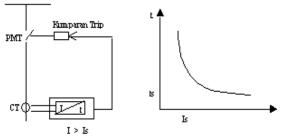
Relai arus lebih merupakan relai pengaman yang bekeria karena adanya besaran arus dan terpasang pada jaringan tegangan tinggi (TT), tegangan menengah (TM) juga pada pengaman Transformator tenaga. Relai ini berfungsi untuk mengamankan peralatan listrik akibat adanya gangguan phasa - phasa, dan gangguan phasa – tanah.

2.3.2 Prinsip Kerja Relai Arus Lebih (Over Current Relay).

Relai arus lebih adalah relai yang bekerja terhadap arus lebih, ia akan bekerja bila arus yang mengalir melebihi nilai settingnya (I set), baik yang disebabkan adanya gangguan hubung singkat atau kelebihan beban (over load) untuk kemudian memberikan perintah trip ke PMT sesuai karakter waktunya.

Relay Arus Lebih Waktu Terbalik 2.3.3

Relav ini akan bekeria dengan waktu tunda yang tergantung dari besarnya arus secara terbalik (inverse time), makin besar arus makin kecil waktu tundanya [5].



Gambar 1. Karakteristik Waktu Terbalik

2.4. Perhitungan Setting OCR dan GFR 2.4.1 Over Current Relay (OCR)

Setting relai OCR pada sisi primer dan sisi sekunder tranfomator tenaga terlebih daluhu harus dihitung arus nominal tranfomator tenaga dengan persamaan [5]:

$$S_{Tr} = \sqrt{3}.V.I_{nom}$$
(1)

Arus setting untuk relai OCR baik disisi primer dan disisi sekunder [6]:

$$lset_{(primer)} = 1.05 x Inominal trafo....(2)$$

Nilai tersebut adalah nilai primer. Untuk mendapatkan nilai setting sekunder yang dapat disetkan pada relai OCR, maka harus dihitung dengan menggunakan ratio trafo arus (CT) yang terpasang pada sisi primer maupun sisi sekunder tranfomator tenaga [5]. $Iset_{(sekunder)} = Iset_{(primer)} \times \frac{1}{Ratio\ CT}$ (3)

$$Iset_{(sekunder)} = Iset_{(primer)} \times \frac{1}{Ratio CT}$$
(3

Setting arus dari relai arus lebih di hitung berdasarkan beban arus beban, yang mengalir di penyulang atau incoming feeder, yang artinya

- 1. Relai arus lebih yang terpasang di penyulang keluar (outging feeder) dihitung berdasarkan arus beban maksimum (beban puncak) yang mengalir di penyulang tersebut
- 2. Relai arus lebih yang terpasang dipenyulang feeder) masuk (incoming dihitung berdasarkan arus nominal transfomator tenaga. Sesuai British standard untuk relai Inverse diset sebesar [5]:

Persyaratan yang lain yang harus dipenuhi adalah penyetelan waktu minimum dari relai arus lebih (terutama di penyulang) tidak lebih kecil dari 0.3 detik. Pertimbangan ini diambil agar relai tidak sampai trip lagi, akibat arus inrush current dari transfomator distribusi yang memang sudah tersambung di jaringan distribusi, sewaktu PMT penyulang tersebut di operasikan [5].

2.4.2 Ground Fault Relay (GFR)

Gangguan satu phasa ke tanah sangat tergantung pada jenis pentanahan dan sistemnya.. Untuk menghitung penyetelan arusnva [5]:

 $I_{\text{set(primer)}} = 6 \% \text{ s/d } 12 \% \text{ x } I_{\text{nominal(phasa terkecil)...}} (5)$

2.4.3 Perhitungan Setting Waktu Reley OCR dan GFR

Maka penyetelan waktu tunda (t_d) dapat dicari dengan persamaan [5]:

$$Tms = \frac{t \, x \binom{I_f}{I_{Set}}^{\beta} - \sigma}{\alpha} \qquad (6)$$

Setelah mendapatkan nilai waktu tunda ($t_{\rm d}$) maka selanjutnya mencari nilai waktu aktual reley terhadap gangguan dapat dicari dengan persamaan :

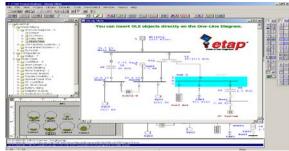
$$t = \frac{\alpha}{\binom{I_f/I_{Set}}{\beta} - \sigma} \times Tms \dots (7)$$

Tabel 1. Konstanta Perhitungan Waktu Tunda Reley Arus Lebih Waktu Terbalik [5]

rtolog / trao Eobiri Walta Torbalit [o]				
Туре	α	β	σ	
Standar inverse	0,14	0,02	1	
Very inverse	13,5	1	1	
extreemely inverse	80	2	1	
Long time inverse	120	1	1	

2.5 Penerapan Program ETAP Power Station dalam Analisis Hubung Singkat

ETAP (Electrical Transient Analysis Program) Power Station adalah software untuk power sistem yang bekerja berdasarkan plan (project). single line diagram secara grafis dan mengadakan beberapa analisis/studi yakni Short Circuit (hubung singkat) [6].



Gambar 2. Single Line Diagram dengan Program ETAP

3. Metode

3.1 Alur Analisis

1. Pengumpulan data - data yang berkaitan dengan penelitian yaitu Data impedansi trafo dan saluran P.Blahbatuh sebelum dan sesudah rekonfigurasi, Data kapasitas trafo P.Blahbatuh sebelum dan sesudah rekonfigurasi, Data arus gangguan tahun 2011-2014 P.Blahbatuh sebelum sesudah rekonfigurasi, Data rasio CT sebelum dan sesudah rekonfigurasi, Data beban sebelum dan sesudah rekonfigurasi.

- Membuat Simulasi gangguan arus hubung singkat menggunakan ETAP Power Station dengan memasukan data nilai impedansi ekuivalen Penyulang Blahbatuh dan beban listrik penyulang Blahbatuh sebelum dan sesudah rekonfigurasi.
- Menghitung nilai setting proteksi reley berdasarkan nilai arus hubung singkat yang dihasilkan ETAP Power Station dengan data beban penyulang sebelum dan sesudah rekonfigurasi.
- 4. Membuat kesimpulan dan saran.

4. Hasil dan Pembahasan

4.1 Analisa Hubung Singkat dengan Program ETAP Power Station.

Tabel 2. Hasil *short sircuit Etap* sebelum *rekonfigurasi.*

	Nilai Isc (Ampere)			
No	3 Ø	2Ø ke tanah	2 Ø	1Ø ke tanah
1	9,389	8,203	8,131	288
2	4,537	3,992	3,929	279
3	3,327	2,941	2,882	273
4	3,023	2,676	2,618	271
5	1,662	1,489	1,440	250

Tabel 3. Hasil *short sircuit Etap* setelah *rekonfigurasi.*

	Nilai Isc (Ampere)					
No	3 Ø	2Ø ke tanah	2 Ø	1Ø ke tanah		
1	9,381	8,197	8,125	288		
2	4,833	4,248	4,186	279		
3	2,417	2,145	2,093	264		
4	2,011	1,791	1,742	257		
5	1,260	1,132	1,091	236		

4.2 Menentukan Nilai *Setting* Proteksi Pada Penyulang Blahbatuh Sebelum *Rekonfigurasi* Melalui Perhitungan

4.2.1 Menentukan Nilai Setting roteksi (OCR) di sisi Outgoing Feeder

Menghitung I_{nom} (arus nominal) dengan total *transformator* di *outgoing feeder* sebesar 8.950 kVA dimana I nom sebagai berikut dengan menggunakan persamaan (1):

$$S_{Tr} = \sqrt{3}.V.I_{nom}$$

8.950 kVA =
$$\sqrt{3}$$
 . 20. I_{nom}
 $I_{nom} = \frac{8.950 \text{ kVA}}{\sqrt{3.20 \text{ kV}}}$
= 258.3 A

Setting arus Over Current Relay

Menggunakan persamaan (2)

$$I_{set(primer)} = 1,05 x I_{beban}$$
 dengan:

$$I_{\text{set(primer)}}$$
 = 1,05 x 258,3 A
= 271,2 A

CT mempunyai ratio 200/5, maka I_{set} sisi sekundernya dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (3) adalah :

I set sekunder
$$= \frac{I_{set\ primer}}{Rasio\ CT}$$

$$= \frac{258,3\ A}{200/5}$$

$$= 6,45\ A$$

Setting TMS OCR di sisi Outgoing Feeder

Arus gangguan hubung singkat 3 phasa dengan *running* ETAP Bus 2 atau 0 % panjang penyulang yaitu 9.389 A, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (6).

$$Tms = \frac{0.3 \times \left(9.389 / 271, 2\right)^{0.02} - 1}{0.14}$$

$$= 0.157 SI$$

Waktu kerja Relai OCR di sisi *Outgoing* Feeder

Dihitung dengan menggunakan persamaan (7)

$$t = \frac{0.14 \times 0.157}{\left(9.389 / 271.2\right)^{0.02} - 1}$$
= 0.298 detik

4.2.2 Menentukan Nilai Setting Proteksi (OCR) di sisi Incoming Feeder

Menghitung I_{nom} (arus nominal) dengan total *transformator* di *incoming feeder* sebesar 30.000 kVA dimana I nom dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (1) sebagai berikut:

$$S_{Tr} = \sqrt{3}. V. I_{nom}$$

3.000 kVA = $\sqrt{3}$. 20. I_{nom}
 $I_{nom} = \frac{30.000 \text{ kVA}}{\sqrt{3}.20 \text{ kV}}$
= 866 A

Menghitung I_{set} OCR menggunakan rumus $1.05-1.3 \times I_{nom}$ (standar British). Persyaratan lain yang harus dipenuhi yaitu penyetelan waktu minimum dari relai arus lebih (terutama di penyulang tidak lebih kecil dari 0.3 detik). dengan menggunakan persamaan (2).

$$I_{\text{set(primer)}} = 1.05 \text{ x } 866 \text{ A}$$

= 909.3 A

CT yang mempunyai ratio 1000/5, maka I_{set} sisi sekundernya, dengan menggunakan persamaan (3) adalah :

$$I_{\text{set sekunder}} = \frac{I_{\text{set primer}}}{Rasio \ CT}$$

$$= \frac{909.3 \text{ A}}{1000/5}$$

$$= 4,54 \text{ A}$$

Setting TMS OCR di sisi Incoming Feeder

Arus gangguan hubung singkat 3 phasa dengan running ETAP Bus 2 atau 0 % panjang penyulang yaitu 9.389 A dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (6)

$$Tms = \frac{0.7 \times \left(9.389/909,3\right)^{0.02} - 1}{0.14}$$

Waktu kerja Relai OCR di sisi *Incoming* Feeder

Arus gangguan hubung singkat 3 phasa dengan *running* ETAP Bus 2 atau 0 % panjang penyulang yaitu 9.389 A, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (7).

$$t = \frac{0.14 \times 0.239}{\left(9.389/909.3\right)^{0.02} - 1}$$

= 0.697 detik

4.2.3 Menentukan Nilai Setting Proteksi (GFR) di sisi Outgoing Feeder

Setting arus GFR dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (4)

$$I_{\text{set(primer)}} = 10 \% \text{ x } 250 \text{ A}$$

= 25,0 A

CT mempunyai *ratio* 300/5, maka I_{set} sisi sekundernya, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (3) adalah:

$$I_{\text{set sekunder}} = \frac{I_{\text{set primer}}}{Rasio \ CT}$$
$$= \frac{25 A}{300/5}$$
$$= 0.416 A$$

Setting TMS GFR di sisi Outgoing Feeder

Arus gangguan hubung singkat 1 fasa ketanah dengan *running* ETAP Bus 2 atau 0 % panjang penyulang yaitu 288 A, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (6).

menggunakan persamaan (6).
$$Tms = \frac{0.3 \times (288 / 25)^{0.02} - 1}{0.14}$$

= 0.107 SI

Waktu kerja Relai OCR di sisi *Incoming* Feeder

Dihitung dengan menggunakan persamaan (7)

$$t = \frac{0,14 \times 0,1}{\left(288 / 25\right)^{0.02} - 1}$$

= 0,28 detik

4.2.4 Menentukan Nilai Setting Proteksi (GFR) di sisi Incoming Feeder

Setting arus GFR, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (4)

$$I_{\text{set(primer)}} = 8 \% \times 250 \text{ A}$$

= 20 A

CT mempunyai ratio 1000/5, maka I_{set} sisi sekundernya, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (3) adalah:

$$I_{\text{set sekunder}} = \frac{I_{\text{set primer}}}{\frac{Rasio CT}{20 A}} = \frac{\frac{1}{1000/5}}{0.1 \text{ A}}$$

Setelan TMS GFR di sisi Incoming Feeder

Arus gangguan hubung singkat 1 fasa ketanah dengan *running* ETAP Bus 2 atau 0 % panjang penyulang yaitu 288 A, dapat dihitung dengan menggunakan persamaan (6)

$$Tms = \frac{0.7 \times \left(288 / 20\right)^{0.02} - 1}{0.14}$$
$$= 0.273 \text{ SI}$$

Waktu kerja relai GFR di sisi Incoming Feeder Dihitung dengan menggunakan persamaan (7)

$$t = \frac{0.14 \times 0.259}{\left(288 \times 20\right)^{0.02} - 1}$$

= 0,661 detik

Tabel 4. Perbandingan waktu kerja relai OCR outgoing sebelum dan sesudah *rekonfigurasi* penyulang Blahbatuh

	Sebelum			Sesudah		
No		Incoming	Outgoing		Incoming	Outgoing
	Ihs 3 phasa	Waktu	Waktu	Ihs 3	Waktu	Waktu
		actual	actual	phasa	actual	actual
		(detik)	(detik)		(detik)	(detik)
(1)	(2)	(3)	(4)	(5)	(6)	(7)
1	9.389 A	0.697	0.299	9.381 A	0.695	0.30
2	4.537 A	1.02	0.378	4.833 A	0.949	0.378
3	3.327 A	1.26	0.424	2.471 A	1.63	0.491
4	3.032 A	1.37	0.442	2.011 A	2.01	0.533
5	1.662 A	2.75	0.591	1.260 A	4.95	0.683

Tabel 5. Perbandingan waktu kerja relai GFR outgoing sebelum dan sesudah *rekonfigurasi* penyulang Blahbatuh

	Sebelum			Sesudah		
No	Ihs 1 phasa ke tanah	Incoming Waktu actual (detik)	Outgoing Waktu actual (detik)	Ihs 1 phasa ke tanah	Incoming Waktu actual (detik)	Waktu actual (detik)
(1)	(2)	(3)	(4)	(5)	(6)	(7)
1	288 A	0.661	0.280	288 A	0.647	0.274
2	279 A	0.670	0.283	279 A	0.659	0.280
3	273 A	0.675	0.286	264 A	0.671	0.285
4	271 A	0.677	0.287	257 A	0.684	0.291
5	250 A	0.699	0.297	236 A	0.71	0.299

5. Simpulan

- 1. Perhitungan OCR dan GFR yang disetting di penyulang Blahbatuh sebelum adalah I_{setting} (primer) OCR =271,2 A, T_{setting} (9.389 A) OCR = 0,298 detik, T_{setting} (1.662 A) OCR = 0,595 detik dan I_{setting} (primer) GFR =25 A, T_{setting} (288 A) GFR = 0,28 detik, T_{setting} (250 A) GFR = 0,297 detik
- 2. Perhitungan OCR dan GFR yang di setting di penyulang Blahbatuh setelah adalah $I_{\text{setting (primer)}}$ OCR =226,8 A, $T_{\text{setting (9.381A)}}$ OCR = 0,30 detik, $T_{\text{setting (primer)}}$ GFR =23,6 A, $T_{\text{setting (288 A)}}$ GFR = 0,274 detik, $T_{\text{setting (236 A)}}$ GFR = 0,299 detik
- Perbandingan hasil perhitungan dengan setting dilapangan didapatkan hasil sebelum rekonfigurasi dengan waktu kerja OCR = 0,697 detik, setelah rekonfigurasi jaringan dengan waktu kerja OCR= 0,095 detik dan setting dilapangan dengan waktu kerja OCR = 0,7 detik. Jadi tidak ada perubahan setting OCR.

Daftar Pustaka

- [1] PUIL (Peraturan Umum Instalasi Listrik). 2011. BSN: Jakarta
- [2] PLN (Persero).2013. Data Penghantar penyulang Blahbatuh.PT.PLN (Persero) Area Bali Timur.
- [3] Sastrawan, I Made Aris. 2010. Analisa Setting Rele OCR (Over Current Relay) Pada Sistem 150 kV Pasca Dioperasikannya Pembangkit Celukan Bawang. Bukit Jimbaran : Teknik Elektro Universitas Udayana.
- [4] Titarenko, & I.Noskov-Dukelsky. 1987. **Protective Relaying In Electric Power System.** Moscow: Peace Publishers.
- [5] Pribadi N dan Wahyudi SN.2012. Koordinasi Proteksi Sistem Distribusi. Jakarta: PT.PLN (Persero)
- [6] Nagla, T. 2001.ETAP Power Station User Guide. -----