

## ارائه یک روش برای جلوگیری از تریپ کاذب توربین در هنگام تریپ سیستم تحریک در واحدهای MGT30

محمد آزادمش<sup>۱</sup>، سجاد آزادمش<sup>۲</sup>، سامان آزادمش<sup>۳</sup>

<sup>۱</sup> شرکت بهره برداری و تعمیراتی مپنا، نیروگاه اندیمشک

[M\\_azadmanesh67@yahoo.com](mailto:M_azadmanesh67@yahoo.com)

<sup>۲</sup> شرکت پالایشگاه نفت آبادان، واحد رله و حفاظت

[Azadmanesh.sa1983@yahoo.com](mailto:Azadmanesh.sa1983@yahoo.com)

<sup>۳</sup> شرکت برق منطقه ای ناحیه شمال خوزستان

[Samanazadmanesh10229@gmail.com](mailto:Samanazadmanesh10229@gmail.com)

### چکیده

از پر اهمیت ترین تجهیزات در شبکه های فشار قوی ژنراتورها می باشند. حفاظت الکتریکی ژنراتورها توسط چند حفاظت مختلف اعم از دیفرانسیل، خطای زمین، افزایش / کاهش فرکانس و... صورت می گیرد. در نیروگاه با توجه فالت پیش آمده بسیار مهم است که کدام قسمت نیروگاه ( تحریک، توربین، ژنراتور و ترانس) تریپ داده شود تا در اسرع وقت در صورت امکان، واحد مجددا در سرویس قرار گیرد. در این میان حفاظت فرکانسی وظیفه حفاظت دور ژنراتور را بر عهده دارد و در صورت افزایش یا کاهش از حد آستانه مورد نظر وارد عمل می شود. در این مقاله به بررسی عملکرد این حفاظت در هنگام تریپ سیستم تحریک و باز شدن بریکر ژنراتور<sup>۱</sup> در مگاوات بالا که منجر به تریپ توربین می شود، پرداخته شده و راهکارهای پیشنهادی جهت جلوگیری از تکرار حوادث مشابه ارائه شده است.

### کلمات کلیدی

نیروگاه، ژنراتور، حفاظت فرکانسی، افزایش دور.

### ۱- مقدمه

شکل (۱) نمای تک خطی یکی از واحدهای نیروگاه ۵۰ مگاواتی اندیمشک را نشان می دهد که شامل دو واحد ۲۵ مگاواتی MGT30 ساخت گروه مپنا می باشد. سیستم تحریک این واحد ها از نوع بدون جاروبک و بدون PMG<sup>۲</sup> است که در این سیستم ولتاژ تغذیه سیستم تحریک از باس ۴۰۰ ولت نیروگاه تغذیه می شود و بعد از یکسوسازی ولتاژ DC به سیم پیچ تحریک ژنراتور ارسال می گردد.

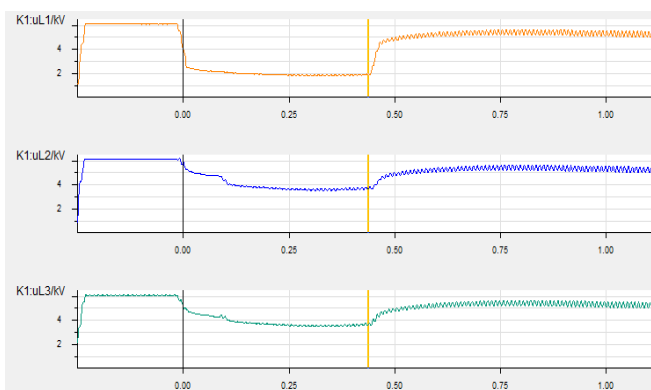
### ۲- شرح حادثه

در تاریخ ۱۴۰۱/۰۸/۲۱ خط مابین پست محلی واحد ۲ نیروگاه اندیمشک و پست مجاور، بر اثر بارندگی شدید و صاعقه دچار خطای اتصال کوتاه گردید و باعث کاهش سطح ولتاژ باس ۱۱ کیلو ولت نیروگاه و در نهایت باعث کاهش سطح ولتاژ باس ۴۰۰ ولت می شود کاهش سطح ولتاژ به گونه ای است که آلارم مرحله ۲ حفاظت کاهش ولتاژ پیک آپ می کند، در ادامه سیستم تحریک به دلیل کاهش سطح ولتاژ ورودی دچار خطا

می شود و فرمان تریپ برای سیستم حفاظت ژنراتور می فرستد. این مسئله در لاگ رله حفاظت ژنراتور در شکل (۲) نشان داده شده است [۱].

05706	Restr. current in phase L3 at trip	2.33 I/InO	405 ms
	<b>GCB OPEN</b>	ON	445 ms
05214	Frequency protection undervoltage Blk	OFF	471 ms

شکل (۳): جدا شدن واحد از شبکه



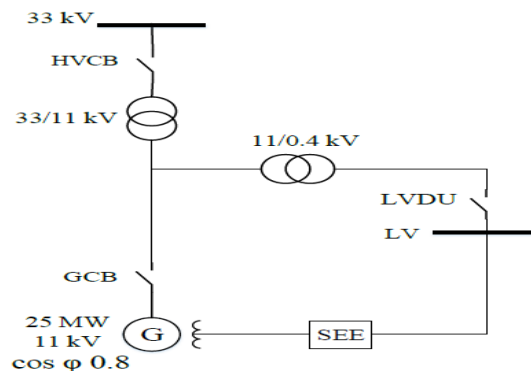
شکل (۴): ولتاژ سازی دوباره در ترمینال ژنراتور بعد از باز شدن GCB

05234	f3 picked up	ON	529 ms
05235	f4 picked up	ON	529 ms
05239	<b>f4 TRIP</b>	ON	529 ms
05651	Diff. prot.: Blocked by ext. fault L1	OFF	529 ms
05631	Differential protection picked up	OFF	529 ms
06531	Undervoltage protection is BLOCKED	ON	565 ms
	<b>Turb Trip</b>	ON	927 ms

شکل (۵): فعال شدن مرحله ۴ فرکانسی و تریپ توربین

### ۳- تنظیمات حفاظت over frequency

تنظیمات حفاظت فرکانسی واحد های نیروگاه در شکل (۶) نشان داده شده است [۴]. همانطور که مشخص شده است شرط مینیمم ولتاژ برای فعال شدن این حفاظت، وجود ولتاژ بالای ۷۱.۵ ولت در ثانویه ترانس ولتاژ می باشد. با توجه به تریپ داده شده توسط حفاظت فرکانسی، پرواضح است که ولتاژ سازی در ژنراتور صورت گرفته و این مقدار بالای ۷۱.۵ ولت بوده است که این حفاظت فعال شده است و همچنین با توجه به فعال



شکل (۱): نمای تک خطی واحد ۲ نیروگاه اندیمشک

بعد از دریافت سیگنال تریپ، سیستم حفاظت ژنراتور فرمان تریپ برای GCB می فرستد و واحد از شبکه جدا می شود شکل (۳). در حال نرمال شات دان، بار واحد توسط سیستم گاورنر به ۳۰۰ کیلو وات کاهش پیدا می کند سپس مجوز باز شدن GCB را می دهد [۲]. در زمان حادثه، بار واحد ۲۰ مگاوات بوده و از آنجایی که GCB در مگاوات بالا باز شده است واحد با افزایش دور مواجه می شود همچنین به دلیل وجود پسماند در شفت ژنراتور، ولتاژ سازی در ترمینال ژنراتور صورت می گیرد [3] شکل (۴). دلیل کاهش ولتاژ خروجی ژنراتور در بازه زمانی صفر تا ۰.۴۵ ثانیه، کاهش ولتاژ تغذیه سیستم تحریک می باشد. به علت وجود ولتاژ، مرحله ۴ حفاظت افزایش فرکانس استارت می شود و با وجود باز بودن GCB فرمان تریپ برای توربین می فرستد و توربین تریپ می دهد شکل (۵).

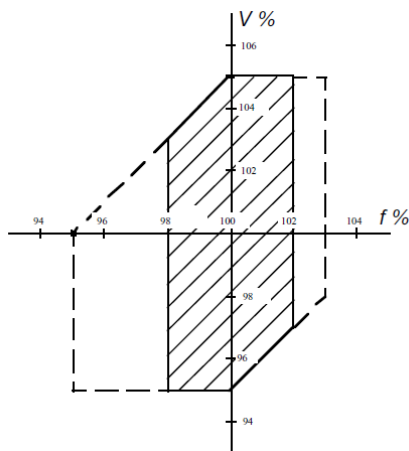
06533	Undervoltage U< picked up	ON	20 ms
06537	<b>Undervoltage U&lt;&lt; picked up</b>	ON	20 ms
03970	Imp.: O/C with undervoltage seal in	ON	20 ms
05165	I2> picked up	ON	60 ms
01897	O/C fault detection Ip phase L2	ON	100 ms
05660	Diff. Crossblock by ext. fault	OFF	298 ms
04546	>Trigger external trip 2	ON	378 ms
	<b>SEE Trip</b>	ON	378 ms

شکل (۲): کاهش سطح ولتاژ و فرمان تریپ GCB توسط سیستم تحریک

## ۴- راه کارهای پیشنهادی

### ۴-۱- بالا بردن تنظیمات مرحله ۴ فرکانسی

اگر چه می توان با بالا بردن مقدار و زمان مرحله ۴ فرکانسی این مشکل را برطرف نمود، ولی این مورد برای ژنراتور خطرناک است و توصیه نمی گردد [۶]. مطابق با شکل (۸) فرکانس بهره برداری (۹۸-۱۰۲) درصد فرکانس نامی ماشین می باشد [۷].



شکل (۸): ناحیه مجاز بهره برداری ژنراتور

### ۴-۲- بلاک کردن حفاظت فرکانسی بعد از باز شدن GCB

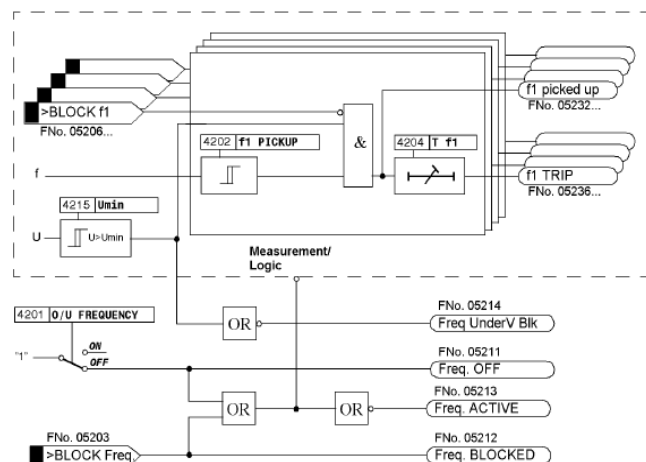
طبق لاگ رله حفاظت ژنراتور مشخص است که مرحله ۴ فرکانسی از زمان 529 ms این حفاظت picked up و در زمان 2825 ms off شده است که به مدت 2296ms فعال شده است در این حادثه واحد در بار پلایه بوده است و بیشترین مگاوات راجه شبکه تزریق می کرده و بیشترین افزایش دور را تجربه کرده است. اگر منطقی طراحی شود که این حفاظت را در زمان مناسب بلاک کند می توان از تریپ توربین جلوگیری نمود. لازم به ذکر است که حد آستانه مرحله ۴ فرکانسی ۵۲ هرتز و با زمان آنی تنظیم شده است. شکل (۹) این Logic را نشان می دهد که در بخش  $cfc^3$  رله حفاظت ژنراتور 7UM پیاده شده است. در این طرح مقدار زمان بلاک این حفاظت برای عملکرد مطمئن 2500ms در نظر گرفته شده است.

شدن مرحله ۴ فرکانسی، واضح است که فرکانس ژنراتور به مقدار ۵۲ هرتز رسیده است و واحد به دلیل تریپ GCB در مگاوات بالا، با افزایش دور مواجه شده است. شکل (۷) Logic دیاگرام حفاظت فرکانسی رله 7UM زیمنس را نمایش می دهد [5].

Address	Setting Title	Parameter/Comment	Setting
4201	O/U FREQUENCY	81 Over/Under Frequency Protection	ON
4202	f1 PICKUP	81-1 Pickup	47.5 Hz **
4204	T f1	81-1 Time Delay	2 sec
4205	f2 PICKUP	81-2 Pickup	47.00 Hz **
4207	T f2	81-2 Time Delay	0.00 sec
4208	f3 PICKUP	81-3 Pickup	51.50 Hz **
4210	T f3	81-3 Time Delay	20.00 sec
4211	f4 PICKUP	81-4 Pickup	52.00 Hz **
4213	T f4	81-4 Time Delay	0 sec
4214	THERESHOLD f4	81 Handling of Threshold Stage 81-4	stage automatic
4215	Umin	81 Minimum Required Volt. for Operation	71.5.0 V

شکل (۶): تنظیمات حفاظت فرکانسی ژنراتور

در این حادثه اگر حفاظت افزایش فرکانس بلاک می شد فقط ژنراتور تریپ می کرد و توربین در دور ۳۰۰۰ باقی می ماند و مجدد می توانست با شبکه سنکرون گردد.



شکل (۷): Logic دیاگرام حفاظت رله 7UM زیمنس

## ۵- نتیجه

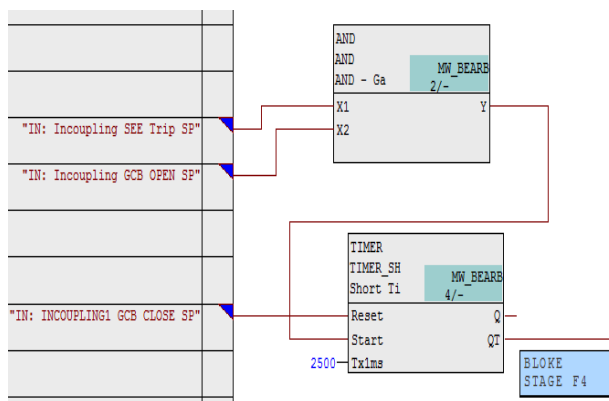
در این مقاله، یکی از حوادث نیروگاه اندیمشک مورد بررسی قرار گرفته که با تریپ تحریک، توربین نیز تریپ می‌کند در صورتی که می‌توان از تریپ توربین جلوگیری نمود. در ادامه یک راهکار با یک Logic دیاگرام ارائه گردید که نیاز به اصلاحات سخت افزاری اضافی نمی‌باشد و کفایت در بخش برنامه نویسی رله حفاظت ژنراتور انجام شود، هر تریپ توربین باعث بالا رفتن ساعت کارکرد قابل توجه توربین می‌شود که می‌توان با پیاده سازی این طرح از آن جلوگیری نمود و واحد در دور ۳۰۰۰ باقی بماند تا بعد از رفع عیب مجدداً با شبکه سنکرون گردد.

## مراجع

- [۱] شرکت مینا (مکو)، تریپ ماتریس واحد های MGT
- [2] Chikazumi, Sōshin (1997). *Physics of ferromagnetism* (2nd ed.). Oxford: Oxford University Press. p.3-27
- [۳] شرکت مینا (مکو)، کنترل لاجیک دیاگرام واحدهای MGT30
- [۴] شرکت مینا (مکو)، تنظیمات رله های حفاظتی نیروگاه اندیمشک
- [5] Manual multifunction generator 7um siemens
- [6] IEEE Std C37.106.2003, IEEE Guide for Abnormal Frequency Protection for Power Generating Plants
- [7] IEC 60034-3, Rotating electrical machines - Part 3: Specific requirements for cylindrical rotor synchronous machines

## ضمایم

11/0.11 kv	مشخصات ترانس های ولتاژ
بدون جاروبک-بدون ژنراتور مغناطیس دائم	مشخصات سیستم تحریک
124 KVA-300 HZ-161 V-445 A	مشخصات ژنراتور کمکی نصب شده بر روی روتور
24 V- 3 A	مقادیر نامی خروجی سیستم تحریک



شکل (۹) : Logic دیاگرام طرح پیشنهادی در CFC

طبق طرح چنانچه سیستم تحریک فرمان تریپ دهد و GCB باز شود مرحله ۴ فرکانسی به مدت 2500ms بلاک می‌شود، لازم به ذکر است تایمر به کار رفته با بسته شدن GCB مجدداً آماده به کار می‌شود.

<sup>1</sup> Generator Circuit Breaker

<sup>2</sup>Permanent Magnet Generator

<sup>3</sup>Continuous Function Chart