

Source: NST Smart Grid Framework 1.0 Sept. 2009

کنترل فرکانس شبکه‌های توزیع جزیره‌ای متصل به تولیدات پراکنده با استفاده از کاهش بار براساس فرکانس

مظاہر کریمی/ استادیار گروه مهندسی برق/ دانشکده علوم پایه و فنی مهندسی/ دانشگاه گنبدکاووس/ m.karimi@gonbad.ac.ir

عمیدالدین شهریاری/ گروه مهندسی دانشگاه آزاد اسلامی واحد تهران جنوب/ تهران- ایران/ shahriariamid@yahoo.com

چکیده

در این مقاله، کنترل فرکانس شبکه‌های توزیع برق که توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می‌شوند در حالت جزیره‌ای بررسی و تحلیل شده است. یک شبکه توزیع تغذیه شده توسط منابع تولید پراکنده، در صورتی که بتواند در هر دو حالت اتصال به شبکه و یا در حالت جزیره‌ای به فعالیت خود ادامه دهد، توانسته که قابلیت اطمینان و کیفیت توان را برای مشتریان حفظ نماید. در این صورت از منابع تولید پراکنده بیشترین استفاده جهت تامین و تغذیه بارهای شبکه توزیع، حتی در حالت جزیره‌ای امکان پذیر می‌شود. بنابراین، جهت عملکرد شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای باید از پایداری فرکانس و ولتاژ شبکه، با در نظر گرفتن این نکته که ولتاژ و فرکانس در بازه مطلوب خود قرار دارند، اطمینان حاصل گردد. در حالت عملکرد جزیره‌ای با توجه کوچک بودن ثابت اینترسی شبکه توزیع، فرکانس شبکه بسیار حساس می‌باشد. در این خصوص، پایداری فرکانس یکی از مهمترین چالش‌های پیش رو می‌باشد. بنابراین در این مقاله، یک کنترل کننده جدید جهت کاهش بار برای شبکه‌های توزیع در حالت جزیره‌ای متصل به تولیدات پراکنده براساس روش‌های مبتنی بر پاسخ و رخداد پیشنهاد گردیده تا بتواند با محاسبه سریع اختلاف توان اکتیو بین تولید و مصرف در شبکه، اولویت‌بندی بارها و کاهش بار در یک مرحله براساس اولویت‌بندی، فرکانس شبکه را که توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می‌شود در بازه قابل قبولی حفظ نماید. بدین جهت، درستی عملکرد کنترل کننده پیشنهادی برای یک شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای بررسی شده و پایداری قابل قبولی برای ولتاژ و فرکانس شبکه بدست آمده است.

کلمات کلیدی: تولیدات پراکنده، شبکه‌های توزیع جزیره‌ای، کنترل فرکانس، نرخ تغییرات فرکانس نسبت به زمان.

Power system frequency control of an islanded distribution network connected to distributed generation based on under-frequency load shedding

Mazaher Karimi/Department of Electrical Engineering, Faculty of Basic Sciences and Engineering, Gonbad Kavous University/ m.karimi@gonbad.ac.ir

Amidaddin Shariari/ Department of Electrical Engineering, Islamic Azad university, South-Tehran Branch, Tehran,Iran/ shahriariamid@yahoo.com

ABSTRACT

In this article; an islanded distribution network, which is connected with Distributed Generation (DG), is investigated. A distribution network that be able of operating in both grid connected or islanded condition, will improve reliability and power quality of the customers. In this case, the DG will be maximized to supply and feed the distribution network loads, even in islanded mode. Therefore, for the operation of the islanded distribution network, the frequency and voltage of the network should be kept within their optimal range. During the islanding mode voltage and frequency are very sensitive in distribution network connected with DG and the system frequency is determined by the power balance in the islanded system. This research adopt an Under Frequency Load Shedding (UFLS) scheme in response based and event based methods to improve the system stability and security by enhancing the frequency and voltage response of the system on occurrence of contingency in distribution network. Proposed method is performed based on frequency and Rate of Change of Frequency (RoCoF) for islanded distribution network. Developed UFLS scheme provide a fast decision to prevent the frequency decline in the system. Hence, after calculating the amount of load

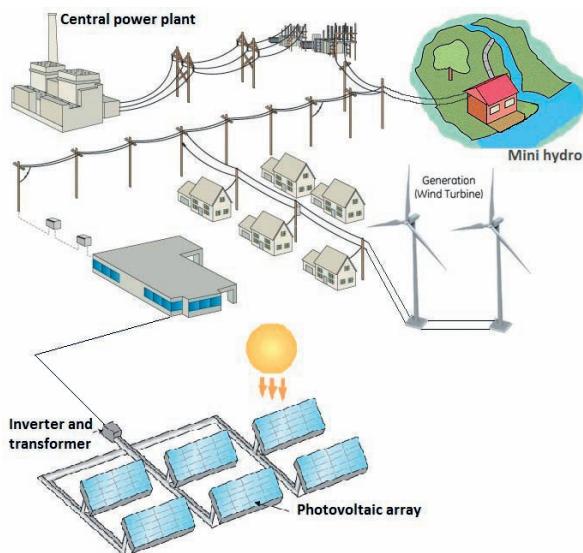
needed to be shed; this method will shed the required load in one-step to find a better response. The proposed method functionality has been investigated and an acceptable stability for the voltage and frequency of the network has been obtained.

Keywords: Distributed generation, Islanded distribution network, Frequency control, Rate of change of frequency

حافظتی نصب شده در این شبکه باید بتواند پایداری، قابلیت اطمینان و کیفیت قدرت شبکه را حفظ و اطمینان حاصل شود که ولتاژ و فرکانس مشتریان در محدوده قابل قبول حفظ می‌شود. در حالت جزیره‌ای با توجه به اینرسی پایین شبکه، فرکانس بسیار حساس می‌باشد و فرکانس شبکه توسط تعادل توان اکتیو بین تولید و بار در شبکه تعیین می‌شود. یکی دیگر از جنبه‌های مهم که در زمان جزیره‌سازی باید در نظر گرفته شود، اثر اختلالاتی مانند از دست دادن تولید یا اضافه بار است. اگر اختلاف بین تقاضای بار و تولید انرژی ناسازگار باشد، فرکانس و ولتاژ شبکه تغییر می‌کند [۶]. در این پژوهش، یک کنترل کننده پیشنهاد شده است، تا بتواند فرکانس شبکه توزیع را در حالت جزیره‌ای با استفاده از روش کاهش بار براساس فرکانس مدیریت نماید.

۲- پیکربندی شبکه‌های توزیع انرژی الکتریکی متصل به تولیدات پراکنده

پیکربندی شبکه‌های توزیع انرژی الکتریکی متصل به تولیدات پراکنده را می‌توان به دو دسته اصلی زیر تقسیم‌بندی نمود [۷]:
۱- حالت موازی که تولیدات پراکنده به طور عمده به صورت موازی با دیگر منابع تولید در شبکه عمل می‌کنند و شبکه به شین بی‌نهایت متصل است. هنگامی که منابع تولید پراکنده به شبکه متصل شده‌اند و در حالت موازی کار می‌کنند، می‌توان بیان کرد که تولیدات پراکنده به بخشی از شبکه اصلی تبدیل می‌شوند که در شکل (۱) نشان داده شده است. از این‌رو، شبکه باید به عنوان یک شبکه یکپارچه محافظت و کنترل شود.



شکل ۱: شبکه توزیع متصل به منابع تولید پراکنده در حالت موازی

با داشتن انواع مختلف تولیدات پراکنده همانند شکل (۱)، مقداری از کل تقاضای بار را می‌توان توسط آنها تغذیه نمود و کمبود توان اکتیو و راکتیو شبکه توزیع را توسط نیروگاه‌های متتمرکز جبران نمود.

۱- مقدمه

امروزه نفوذ نسبی انرژی‌های تجدیدپذیر در شبکه‌های برق قدرت در حال افزایش است. به عنوان مثال اتحادیه اروپا، با توجه به سیاست لحاظ شده در استفاده از انرژی‌های نو، در نظر دارد تا سال ۲۰۳۰ به طور تقریبی ۲۰٪ از انرژی توسط انرژی‌های نو تولید و در شبکه توزیع شوند [۱]. این نشان می‌دهد که فناوری‌های انرژی‌های تجدیدپذیر برای گسترش و تجارتی شدن در سراسر جهان با عزمی راسخ در حال پیگیری و توسعه می‌باشد. استفاده از منابع تجدیدپذیر در سراسر جهان جهت فرایند تولید برق است که از آلودگی‌ها و تولید گازهای گلخانه‌ای مبراست یا به اصطلاح پاک و سبز می‌باشد. این مهم‌ترین جنبه برای به حداقل رساندن اثرات فناوری به محیط‌زیست است و بر این اساس، با استفاده از منابع انرژی طبیعی موجود در قالب تولیدات پراکنده، قادر به تامین برق ارزان‌تر با پایداری و قابلیت اطمینان بالاتری برای مشتریان خواهیم بود [۲]. در سال‌های اخیر با توجه به گسترش استفاده از انرژی‌های تجدیدپذیر مباحث زیادی در بین پژوهشگران مطرح گردیده و همگی در جهت افزایش قابلیت استفاده از این نوع انرژی در شبکه‌های برق، تحقیقات و مطالعات زیادی را انجام داده‌اند. براساس همین پژوهش‌ها، هر چند استفاده و بکارگیری از انرژی‌های تجدیدپذیر مزایای بسیاری را به ارمغان می‌آورد با این حال، پیاده‌سازی آن در یک شبکه سبب شده که شبکه و پیکربندی شبکه نیازمند تغییراتی شود. این تغییرات شامل تغییر در شبکه کنترل و تنظیمات حفاظتی نیز می‌شود. چنین چالشی برای تنظیم دوباره شبکه‌های معمولی، زمانی که توسط انرژی‌های تجدیدپذیر و در قالب تولید پراکنده تغذیه می‌شوند، مورد توجه قرار گرفته است.

به طور کلی، تولید پراکنده می‌تواند هر نوعی از تولید برق الکتریکی باشد که به طور معمول در یک شبکه توزیع با ظرفیت کمتر از ۱۰ مگاوات نصب می‌شود و می‌تواند براساس انواع فناوری‌های مختلف مانند توربین سادی، آرایه فتوولتاییک، سیستم‌های ترکیبی برق و حرارت، سلول‌های سوختی، موتورهای دیزلی و گاز طبیعی معمولی و فناوری‌های ذخیره‌سازی انرژی باشد [۴]. توزیع انرژی برق در شبکه‌های توزیع با توجه به گسترش و پیشرفت فناوری استفاده از انرژی‌های تجدیدپذیر به طور معمول از این نوع بوده و در این راستا مسایل فنی و پژوهش‌های زیادی قابل انجام و بررسی می‌باشند. یکی از این موارد که می‌توان به آن اشاره داشت مربوط به صورت اتفاقی که تولیدات پراکنده در شبکه توزیع متصل باشند و به صورت شبکه توزیع از شبکه سراسری برق جدا شود و در اصطلاح به صورت جزیره‌ای به کار خود ادامه دهد. یک شبکه جزیره‌ای می‌تواند شامل بسیاری از ژنراتورها و بسیاری از بارها باشد و این جزیره‌سازی می‌تواند دارای مزیت‌های قابل توجهی از قبیل بهبود قابلیت اطمینان، کاهش خاموشی و کاهش خسارت باشد، اگر تقاضا و نسبت بارها با دقیق تخمین زده شوند [۵].

شبکه توزیع باید قابلیت کارآیی در هر دو حالت اتصال یا قطع از شبکه اصلی را در صورتی که توسط تولید پراکنده تغذیه می‌شود داشته باشد. در حالت جزیره‌ای، شبکه توزیع و یا ابزارهای کنترلی و

۳- کنترل فرکانس و روشن کاهش بار براساس فرکانس

وقتی که تولید در شبکه قدرت نتواند به افزایش تقاضای بار پاسخ دهد، به منظور حفظ ثبات شبکه، کاهش بار به عنوان آخرین راهکار پیشنهاد می شود. این امر که جهت کنترل فرکانس در شبکه های برق مورد بحث قرار می گیرد و در صورت کاهش فرکانس برخی از بار های موجود در شبکه را کاهش می دهد با عنوان روش کاهش بار براساس فرکانس^۵ مطرح می شود. این کاهش بار زمانی در دستور کار قرار می گیرد که تمام اقدامات کنترلی قادر به حفظ امنیت و پایداری در شبکه بباشد و به عنوان یک راه حل نهایی مورد استفاده قرار می گیرد. در این تحقیق، کنترل فرکانس با توجه به فرآیند استفاده از انرژی های نو و منابع تولید پراکنده در شبکه های توزیع، که در برخی موارد می توانند به صورت جزیره ای نیز به عملکرد خود ادامه دهند مورد بحث قرار گرفته است. این شبکه های توزیع گاهی در مناطق دورافتاده شکل گرفته اند و به صورت جزیره ای نیاز برق مشتریان را به توسط منابع تولید پراکنده تامین می نمایند.

۱-۳- تعادل بار و پایداری فرکانس

شبکه برق که متشکل از ژنراتورها و بارهای مختلفی است، باید توانایی آن را داشته باشد که در زمان تغییر تقاضای بار، فرکانس و ولتاژ شبکه را در سطح مطلوب و تعريف شده با استانداردهای مربوطه نگه دارد. در عمل شبکه قدرت هرگز در حالت تعادل باقی نمیماند، اگر کنترل کننده هایی وجود نداشته باشند، زیرا تقاضا به طور مداوم از طرف مشتری تغییر می نماید و به طور معمول افزایش یا کاهش بار خواهیم داشت. این افزایش یا کاهش بار منجر به برهم زدن پایداری فرکانسی در شبکه خواهد شد [۱۳].

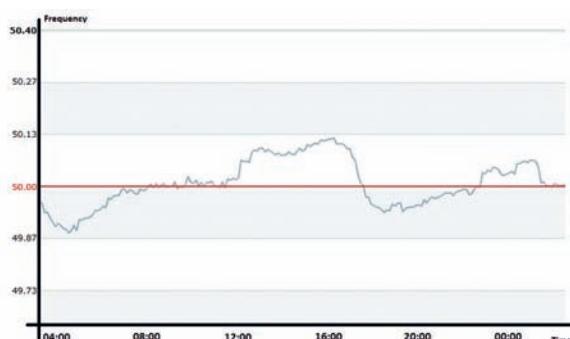
از این رو، تغییر در فرکانس شبکه نشان دهنده عدم تعادل توان اکتیو مابین تولید و مصرف کننده های در یک لحظه خاص است. به عنوان مثال، شکل (۳) اطلاعات واقعی فرکانس شبکه را برای ۶۰ دقیقه در انگلستان نشان می دهد.

به طور کلی، کنترل کننده های شبکه قدرت تلاش می کنند تا فرکانس شبکه را در باندهای باریک ثابت نگه دارند، زیرا:

۱- بسیاری از موتورهای الکتریکی در سرعت ثابت در شبکه قدرت عمل می کنند و بسیاری از برنامه های کاربردی مشتری نیاز به سرعت ثابت دارند. سرعت موتور به طور مستقیم با فرکانس شبکه متناسب است.

۲- برخی از اعمال الکتریکی مانند برنامه های الکترونیکی از فرکانس اصلی به عنوان پایه ای برای زمان بندی فرآیندهای مختلف استفاده می نمایند.

۳- ترانسفورماتورها به عنوان یک تجهیزات حساس در شبکه قدرت

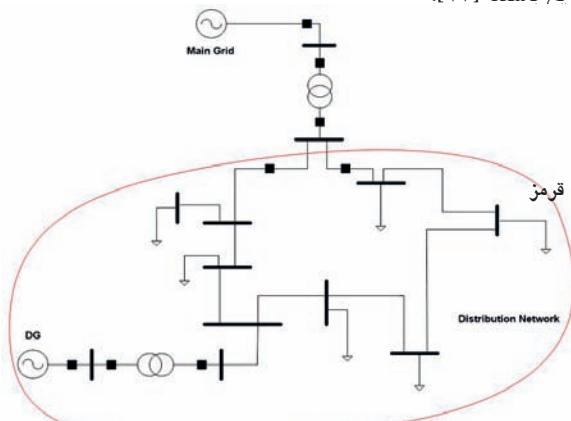


۲-۲- حالت جزیره ای که منابع تولید پراکنده طوری پیکربندی شده اند که مستقل از شبکه می باشند و شبکه متصل به آنها فقط توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می گردد. با توجه به استاندارد IEEE ۸، ۹، ۱۰، ۱۱، ۱۲، حالت جزیره ای منوط به حالتی است که بخشی از شبکه برق قدرت منابع تولید پراکنده تغذیه شوند و در شبکه بیان شده، تولید کننده و مصرف کننده به همراه کنترل کننده های مورد نیاز ولتاژ و فرکانس وجود داشته باشد [۱۰]. در این حالت لازم است که حفاظت شبکه در اثر اتصال کوتاه و صاعقه نیز لحاظ شود و به عبارتی شبکه جزیره ای حالت کوچک شده ای از شبکه برق قدرت می باشد.

این حالت معمولاً به علت اختلال در شبکه های قدرت مانند خطای اتصال کوتاه، قطع خط و قطع برق ژنراتورها، ممکن است اتفاق بیافتد و در جاهایی که شبکه توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می شود یک حالت جزیره ای مستقل می تواند بوجود آید و بارها می توانند توسط این منابع تغذیه گردند [۱۱]. در شکل (۲)، ناحیه ای جزیره ای یک شبکه را که شبکه توزیع توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می شود به نمایش گذاشته شده و حالت جزیره ای توسط دایره ای قرمز رنگ مشخص شده است.

هنگامی که شبکه توزیع به صورت اتفاقی از شبکه اصلی جدا می شود و منابع تولید پراکنده همچنان برای شبکه تولید توان می نمایند، این وضعیت به عنوان حالت جزیره ای غیرعمدی شناخته می شود. حالت جزیره ای غیرعمدی پایدار نیست، زیرا این گونه شبکه ها از ازار کنترل ولتاژ و فرکانس را در طی شرایط جزیره ای ندارند و کنترل کننده های در این شبکه طراحی نشده است. بر عکس، حالت عمدی جزیره ای پایدار است و این می تواند ثبات و قابلیت اطمینان شبکه را بهبود بخشد. حالت عمدی جزیره ای به طور هدفمند قادر است تا ولتاژ و فرکانس شبکه جزیره ای را کنترل نماید و مانع از وقوع قطعی در کل شبکه جزیره ای گردد. با این حال، موارد حفاظتی و مدیریتی شبکه باید در نظر گرفته شوند، تا تولیدات پراکنده بتوانند به طور مداوم شبکه را تغذیه نمایند.

عملکرد شبکه در حالت عمدی جزیره ای دشوارتر از حالت موازی است که شبکه به شین بی نهایت متصل بوده و به این حالت عملکرد جزیره ای^۴ گفته می شود. در حالت عملکرد جزیره ای باید اطمینان حاصل شود که ولتاژ و فرکانس بین محدوده های قابل قبول مطابق با منحنی تقاضا نگهداری می شود. عدم تعادل توان اکتیو و راکتیو مابین تولید و مصرف یک کار جالش برانگیز در شبکه جزیره ای است. تولیدات پراکنده در این حالت باید قادر به تامین نیاز بار برای شبکه ته؛ بع باشند [۱۲].



شکل ۲: شبکه توزیع متصل به تولید پراکنده در ناحیه ای جزیره ای

$$\omega = \frac{p}{2} * \omega_m \quad (4)$$

در حالی که، ω_m در حالت پایدار تغییر نمی‌کند، H را می‌توان با سرعت سنکرون یا همان ω بررسی کرد. پس از جایگزینی (۳) و (۴) در معادله (۲) خواهیم داشت:

$$\frac{2H}{\omega} * S_{base} * \frac{\partial \omega}{\partial t} = P_{mech} - P_{elec} \quad (5)$$

در این معادله S_{base} توان پایه شبکه می‌باشد و سپس، معادله (۵) را بر ثابت S_{base} تقسیم می‌نماییم:

$$\frac{2H}{\omega} * \frac{\partial \omega}{\partial t} = \frac{P_{mech}}{S_{base}} - \frac{P_{elec}}{S_{base}} \quad (6)$$

بر این اساس توان الکتریکی تولیدی توسط ژنراتور، P_e ، و توان مکانیکی ایجاد شده توسط توربین، P_{mech} می‌تواند به صورت پریونیت بیان گردد. این توان‌ها در رابطه (۷) بیان شده‌اند.

$$P_{m(pu)} - P_{e(pu)} = \frac{2H}{\omega} * \frac{\partial \omega}{\partial t} \quad (7)$$

در این معادله $P_m(pu)$ و $P_e(pu)$ به ترتیب توان الکتریکی و توان مکانیکی به صورت پریونیت هستند و H اینرسی شبکه به صورت مقداری ثابت براساس توان پایه می‌باشد.

۳-۳-کاهش بار براساس معادله چرخش در شبکه‌های قدرت

روش کاهش بار، براساس معادله چرخش (۸)، در شبکه قدرت در شرایط بحرانی می‌تواند استفاده شود. این معادله که جهت محاسبه اختلاف بین توان اکتیو تولیدی و مصرفی می‌باشد، در واقع وابسته به اینرسی شبکه قدرت و اندازه تغییر فرکانس در واحد زمان است. این معادله در واقع به صورت تقریبی مقدار اختلاف توان را نشان می‌دهد.

$$\Delta P = \frac{2 * \sum_{i=1}^N H_i}{f_n} * \frac{df_n}{dt} \quad (8)$$

در معادله (۸)، H ، اینرسی ژنراتور بر حسب ثانیه، P_e و P_m به ترتیب توان الکتریکی تولیدی توسط ژنراتور و توان مکانیکی ایجاد شده توسط توربین هستند، f_n فرکانس اسمی شبکه و f فرکانس واقعی شبکه می‌باشند. جهت محاسبه توان مورد نیاز برای کاهش بار باید اطمینان حاصل شود که فرکانس شبکه به محدوده استاندارد مورد نظر و در بازه خود می‌تواند برگردد. براساس یک جمع‌بندی کلی، کاهش بار در شبکه نیاز به بررسی موارد زیر نیز دارد [۱۷]:

۱- برآورده میزان اختلاف بین توان تولیدی و مصرفی

۲- برآورده محل ایجاد و دلیل آن

۳- ایجاد همانگی بین رله‌های حفاظتی و سیستم کنترل فرکانس و کاهش بار در شبکه.

باید در نظر گرفت که پس از محاسبه میزان اختلاف توان تولیدی و مصرفی، کاهش بار باید براساس مقدار تخمینی و اولویت بارها اعمال گردد و فرکانس شبکه باید به طور دائم نمونه‌برداری و بررسی شود تا در صورت بهبود یافتن فرکانس از کاهش بار بیشتر جلوگیری شود.

۴-پیشنهاد یک کنترل کننده جدید جهت پایداری فرکانس

شبکه‌های توزیع متصل به تولیدات پراکنده در حالت جزیره‌ای
روش کاهش بار براساس فرکانس همان‌طور که بیان شد یک عملیات اضطراری می‌باشد که می‌تواند مانع از فروپاشی شبکه و در نتیجه کاهش اختلالات و نوسانات فرکانس و ولتاژ در شبکه شود. از آنجایی که اینرسی شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای بسیار کوچکتر از زمانی خواهد بود که شبکه به شین بی‌نهایت متصل است، فرکانس

کار می‌کنند و نسبت به تغییرات فرکانس و ولتاژ حساس هستند و این تغییرات تاثیر چشمگیری در تلفات و عمر آنها خواهد داشت.

۴-عملکرد ژنراتورها در نیروگاهها بستگی به عملکرد صحیح تجهیزات کمکی دارند و این بخش کمکی حساسیت زیادی به تغییرات سرعت ژنراتور اصلی دارد بدین‌گونه که کاهش فرکانس ناشی از سرعت چرخش کم ژنراتورها باعث کاهش خروجی این تجهیزات می‌شود و به طور مستقیم این کاهش بر روی ژنراتور اصلی تاثیر می‌گذارد.

پس به منظور کنترل فرکانس در محدوده قابل قبول، سرعت ژنراتور باید کنترل شود، زیرا به طور مستقیم به فرکانس شبکه وابسته است. اگر باز به طور ناگهانی در شبکه افزایش یابد، تقاضای انرژی اضافی در ابتدا توسط نیروی چرخشی موتور تولید می‌شود و باعث کاهش سرعت چرخش آن می‌گردد. کاهش سرعت روتور در ژنراتور باعث کاهش نسی فرکانس می‌شود. برای نگهداری فرکانس در بازه قابل قبول، گاورنر مجبور به تغییر دریچه توربین خواهد بود تا توان مکانیکی توربین را افزایش دهد و ژنراتور بتواند توان الکتریکی بیشتری برای پاسخ به افزایش بار در شبکه ایجاد نماید. ناگفته نهاند که این کنترل فرکانس یا چرخش در ژنراتور تا حدود زیادی کند بوده و برای شبکه‌های جزیره‌ای که اینرسی آنها کم می‌باشد به تنها یک پاسخگو نخواهد بود و نمی‌تواند جلوی کاهش فرکانس را در زمان مناسب بگیرد.

۲-۳-معادله چرخش شبکه قدرت

قدرت مکانیکی مورد نیاز ژنراتور توسط توربین تولید می‌شود و به شفت ژنراتور منتقل می‌شود. ژنراتور قدرت مکانیکی را به قدرت الکتریکی تبدیل می‌نماید. T_{mech} در توربین از قدرت آب یا بخار ایجاد شده است و T_{elec} بعنوان یک نتیجه از اتصال بار است. هر اختلافی بین آنها می‌تواند سرعت چرخش روتور را در ژنراتورها افزایش دهد و به همین دلیل تغییر سرعت یا فرکانس را در شبکه قدرت خواهیم داشت [۱۴].

معادله نوسانات نشان دهنده رابطه بین انحراف گشتاور و تغییر شتاب زاویه‌ای براساس معادله زیر بیان گردیده است [۱۵، ۱۶]:

$$T_{mech} - T_{elec} = J \frac{\partial \omega}{\partial t} \quad (1)$$

در معادله نوسان (۱)، ω سرعت زاویه‌ای است و J ممان اینرسی ژنراتور و توربین است.

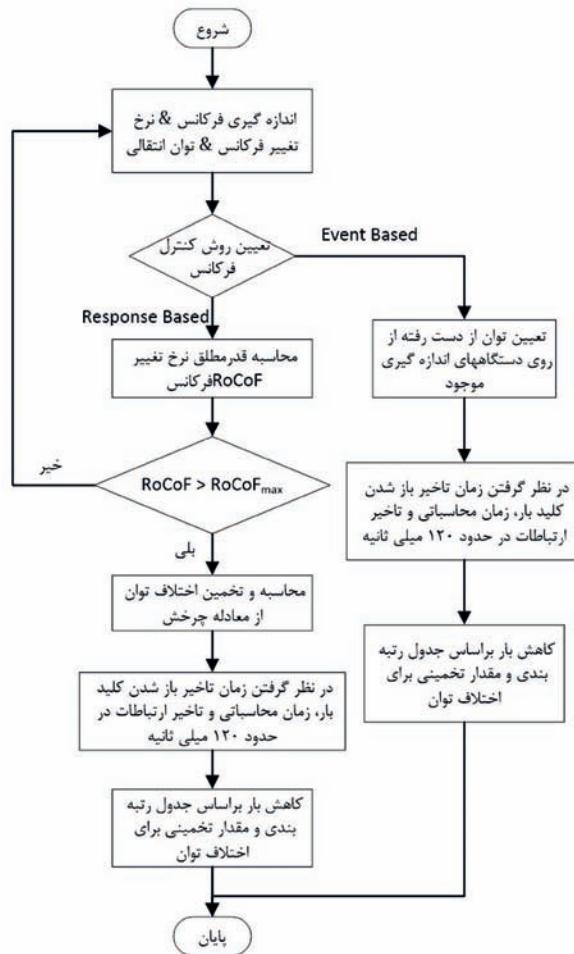
گشتاور مکانیکی و الکتریکی ضرب در سرعت زاویه‌ای، ω_m ، نشان دهنده توان مکانیکی و الکتریکی خواهد بود و براساس این تعریف خواهیم داشت، $(P_{elec} = \omega_m * T_{elec})$ و $(P_{mech} = \omega_m * T_{mech})$ که با جایگزینی در معادله (۱) خواهیم داشت:

$$P_{mech} - P_{elec} = J \omega_m \frac{\partial \omega}{\partial t} \quad (2)$$

از معادله (۲)، واضح است که فرکانس شبکه وابسته به تعادل بین P_{elec} و P_{mech} است. معادله (۲) را می‌توان در شرایط ثابت براساس اینرسی یا لختی شبکه تعریف کرد که به طور معمول به صورت ثابت در شبکه تعریف می‌شود و با H نمایش داده می‌شود. ثابت H در رابطه (۳) تعریف می‌شود.

$$H = \frac{1}{2} * \frac{J * \omega_m^2}{S_{base}} \quad (3)$$

در این معادله، H اینرسی شبکه است که به صورت مقداری ثابت و همان‌طور که در معادله (۳) بیان شده قابل مهندسی باشد. اگر P تعداد قطب‌ها در ژنراتور باشد، سرعت مکانیکی با سرعت الکتریکی در معادله (۴) مرتبط است و ω در واقع همان سرعت سنکرون می‌باشد.



شکل ۴: الگوریتم پیشنهادی جهت مازول کاهش بار (UFLS)

در باس بار اصلی متصل می‌شوند و توان مورد نیاز و مصرفی شبکه توزیع را تامین می‌کنند. ژنراتورهای واحد آبی کوچک با توجه به اینرسی پایین جهت مدل سازی در این شبکه در نظر گرفته شده‌اند. دیاگرام تک خطی این شبکه مورد آزمایش، در شکل (۵) نشان داده شده‌است. تمام خطوط با مدل π یا مدل خط متوسط شبیه‌سازی و مدل سازی شده‌اند. در واقع طول خطوط بیش از ۶ کیلومتر نیست، اما زمانی که جریان شارژ خط افزایش می‌یابد، ظرفیت شانت باید مورد توجه قرار گیرد زیرا تمامی خطوط در این شبکه، به صورت کابل‌های زیزمه‌نی می‌باشند.

جدول (۱)، مقدار بار و نوع آن را به تفکیک برای توان اکتیو و راکتیو مصرفی به صورت جداگانه در هر باس بار نشان می‌دهد. در الگوریتم پیشنهادی، بارها بر اساس اولویت‌بندی آنها رتبه‌بندی می‌شوند. در این روش، بار با رتبه پایین‌تر در ابتدا قطع می‌شود و بارهای با رتبه بالاتر دیرتر و در صورت نیاز قطع می‌شوند.

۶- نتایج بدست آمده

مطالعات و نتایج مربوط به مازول پیشنهادی برای کنترل کننده فرکانس براساس کاهش بار که تشریح شد، در این قسمت ارایه می‌گردد. براساس مدل شبیه‌سازی شده شبکه توزیع، شکل (۵)، سناریوهای مختلفی بررسی شده‌اند و نتایج ناشی از این سناریوها در این بخش آورده شده‌اند. برای بررسی و مطالعه طرح کاهش بار و کنترل فرکانس پیشنهادی، یک شبکه توزیع که توسط منابع

شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای بسیار حساس است. بنابراین یک اختلال کوچک می‌تواند تغییرات فرکانسی زیادی را در شبکه ایجاد نماید.

جهت تثبیت فرکانس یک شبکه توزیع، در حالت جزیره‌ای که اینرسی پایینی دارد، یک کنترل کننده جدید پیشنهاد شده تا بتواند با محاسبه سریع اختلاف توان اکتیو بین تولید و مصرف در شبکه، اولویت‌بندی بارها و کاهش بار در یک مرحله براساس اولویت‌بندی، فرکانس شبکه را که توسط منابع تولید پراکنده تغذیه می‌شود در زمان‌های قابل قبول حفظ نماید و بتواند مانع از فروپاشی شبکه در زمان‌های قطع ژنراتور یا افزایش ناگهانی بار شود. در این کنترل کننده، روش کاهش بار مبتنی بر پاسخ، براساس اطلاعات فرکانس و نرخ تغییر فرکانس^۷ پیشنهاد گردیده است. این مقادیر به عنوان مقدار ورودی برای تعیین میزان اختلاف بین توان اکتیو تولیدی و مصرفی استفاده می‌شوند.

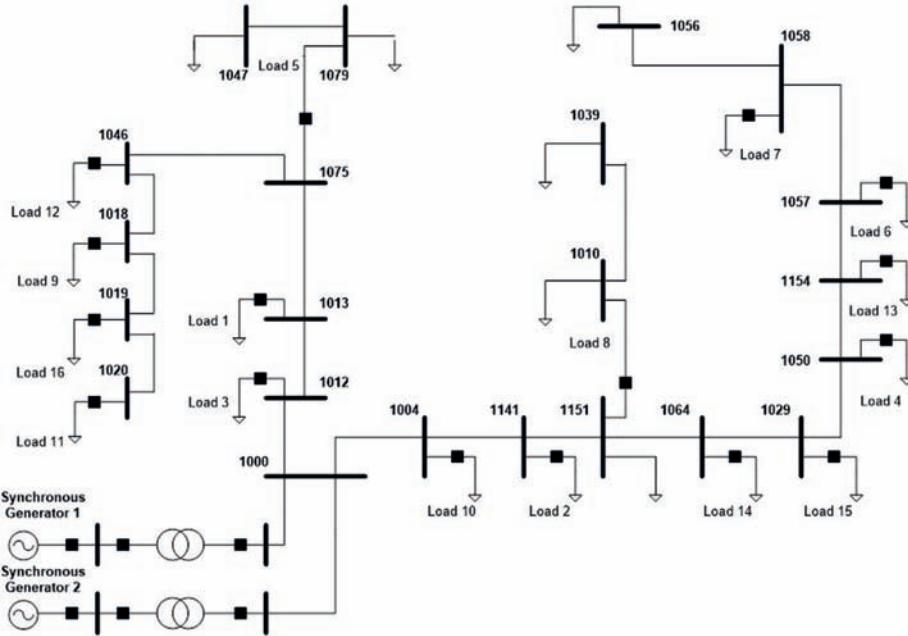
این ورودی‌ها جهت محاسبه در معادله (۸) بکار گیری شده و نتیجه حاصل از آن برای استفاده در روش کاهش بار مبتنی بر پاسخ در شبکه استفاده می‌شود. کنترل کننده پیشنهادی با قابلیت قطع بارها براساس اولویت مشخص شده توسط کاربر در نرم‌افزار PSCAD EMTDC طراحی گردید. در واقع مازول پیشنهادی دارای یک الگوریتم محاسباتی و تصمیم‌گیری می‌باشد که در شکل (۴) به نمایش درآمده است. در ابتدا فرکانس شبکه محاسبه شده و نرخ تغییر فرکانس نیز به عنوان ورودی در الگوریتم محاسبه می‌گردد. سپس قدرمطلق و اندازه نرخ تغییر فرکانس بدست می‌آید.

بعد از محاسبه قدرمطلق نرخ تغییر فرکانس، این مقدار با مقدار از پیش تعیین شده مقایسه می‌شود و اگر از مقدار از پیش تعیین شده بزرگ‌تر باشد به عنوان یک اتفاق در نظر گرفته می‌شود و الگوریتم وارد مرحله بعدی می‌شود. در غیر این صورت الگوریتم در همین مرحله منتظر خواهد ماند. در صورت وقوع هرگونه اتفاقی در شبکه ناشی از اختلاف توان بین بار مصرفی و توان تولیدی، که به اختصار اتفاق نامیده خواهد شد، با توجه به مقدار نرخ تغییر فرکانس و معادله چرخش شبکه که در بخش قبل تشریح شد، الگوریتم پیشنهادی مقدار اختلاف توان مصرفی و تولیدی را محاسبه و تخمین می‌زند. سپس بارهای با اولویت کمتر را به ترتیب قطع می‌نماید تا مجموع بارهای کاسته شده از مقدار پیش‌بینی شده اختلاف توان تولیدی و مصرفی تقریباً برابر گردد و فرکانس شبکه بهبود یابد. زمان مورد نیاز جهت قطع بارها و زمان انجام عملیات محاسباتی در این الگوریتم براساس واقعیت موجود به اندازه ۶۰ میلی ثانیه لحاظ گردیده است تا پاسخ شبکه به واقعیت نزدیک‌تر شود.

در الگوریتم مربوطه، حالت نیز پیش‌بینی شده است تا در صورت وجود تجهیزات اندازه گیری در مکان‌های خاص که امکان اندازه گیری اتفاق مربوطه و اندازه دقیق اختلاف بین توان تولیدی و مصرفی امکان اندازه گیری داشت این الگوریتم بتواند مقدار اختلاف را جهت کاهش بار لحاظ نماید. از این حالت به عنوان حالت مبتنی بر رخداد^۸ در الگوریتم پیشنهادی یاد شده است. قابل ذکر است که زمان‌های تاخیر در این بخش از الگوریتم نیز لحاظ گردیده است.

۵- شبکه مورد مطالعه

شبکه مورد مطالعه جهت تست و بررسی، در شکل (۵) نشان داده شده است. این شبکه یک شبکه واقعی در کشور مالزی بوده که شامل ۲۲ باس بار با ۲ ژنراتور واحد آبی کوچک است و باس بارها را می‌توان با ۱۶ کلید قطع قدرت کنترل کرد. هر دو ژنراتور واحد آبی کوچک



شکل ۵: شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای متصل به DG

جدول ۲: سناریوهای بررسی شده در شبکه شبیه سازی شده

سناریوهای مطرح شده	شماره سناریو
قطع ناگهانی تولید کننده کوچک آبی شماره ۱	سناریوی ۱
افزایش ناگهانی بار در ۲ مرحله متوالی	سناریوی ۲

در واقع ۲ سناریوی مطرح شده در این بخش، به بررسی بدترین شرایط احتمالی ممکن در این شبکه توزیع می‌پردازند. زیرا در سناریوی نخست، شبکه تقریباً ۵۰٪ تولید خود را از دست می‌دهد و سناریوی دوم به افزایش متوالی و ناگهانی بار در دو مرحله می‌پردازد که این خود می‌تواند شوک زیادی را به شبکه وارد نماید. هر دو رویداد می‌توانند به کاهش ولتاژ و فرکانس در شبکه منجر شوند؛ و روش پیشنهادی کاهش بار برای بازیابی فرکانس و ولتاژ باید قادر باشد تا بار مطلوب شبکه را کاهش دهد.

۶- سناریوی نخست: قطع ناگهانی تولید کننده شماره ۲

در این سناریو، از دست دادن یک ژنراتور یک اختلال بزرگ در شبکه توزیع ایجاد می‌نماید و همان‌طور که مشخص است، شبکه حدود ۵٪ از تولید خود را از دست می‌دهد. این اختلال (قطع یک ژنراتور) در زمان $t=10\text{ s}$ شبیه‌سازی شده است. با توجه به طرح پیشنهادی، مازول کنترل فرکانس و کاهش بار برخی از بارها را به منظور تعادل ولتاژ و فرکانس محسوبه فرکانس شبکه بدست آمد است در شکل (۶) به نمایش گذاشته شده است.

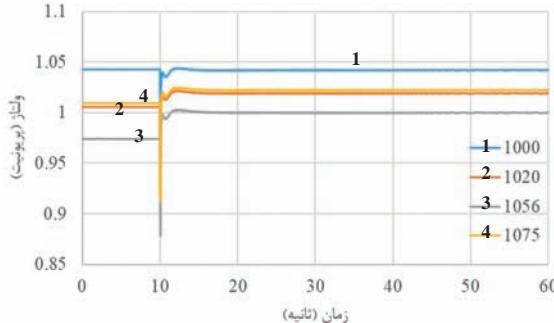
منحنی فرکانس در شکل (۶) برای قبل و بعد از اختلال که قطع ناگهانی ژنراتور بوده ارایه شده است. در این سناریو، فرکانس بعد از آنکه ژنراتور از مدار خارج شده تا مقدار ۴۸,۱۷۵ می‌آید و پس از حدود ۳۰ ثانیه به ۵۰ هرتز برمی‌گردد. شایان ذکر است که در این حالت مازول کنترل فرکانس پیشنهادی تعدادی از بارها را جهت حفظ و پایداری فرکانس کاهش داده است. با توجه به آنکه کمترین مقدار فرکانس برای قطع ژنراتورهای شبکه در مازول

تولید پراکنده آبی کوچک تغذیه می‌شود، جهت شبیه‌سازی استفاده شده است. این شبکه توزیع در واقع به شبکه انتقال برق نیز متصل بوده و در این بررسی فرض بر آن است که از شبکه برق ایزوله گشته و به صورت جزیره‌ای به کار خود ادامه دهد. در این راستا، پایداری فرکانس شبکه در چند سناریوی مختلف مورد بررسی و تحلیل قرار خواهد گرفت. سناریوهای مورد بررسی در جدول (۲) بیان گردیده‌اند.

جدول ۱: انواع و مقادیر بار، براساس رتبه‌بندی لحاظ شده

Row	Bus number	P (MW)	Q (MVAR)	Consumption type
۱	۱۰۱۳	۰..۴۵۶	۰..۲۸۲	Residential
۲	۱۱۴۱	۰..۵۳۱	۰..۳۳	Residential
۳	۱۰۱۲	۰..۵۳۱	۰..۳۳	Residential
۴	۱۰۵۰	۰..۶۳	۰..۳۸۴	Residential
۵	۱۰۴۷-۱۰۷۹	۰..۱۱۷۲۱	۰..۷۲۸۱	Residential
۶	۱۰۵۷	۰..۱۲۶	۰..۷۶۸	Residential
۷	۱۰۵۸	۰..۱۳۲	۰..۸۱۹	Residential
۸	۱۰۱۰-۱۰۳۹	۰..۱۵۰۰۹	۰..۹۳۳	Residential
۹	۱۰۱۸	۰..۱۱۶۱۹	۰..۷۲	Shopping centre
۱۰	۱۰۰۴	۰..۱۴۱۵۱	۰..۸۷۶	College
۱۱	۱۰۲۰	۰..۱۸۴۵	۰..۱۱۴۳۹	Shopping centre
۱۲	۱۰۴۶	۰..۱۷۰۱	۰..۱۰۵۳	Factory
۱۳	۱۱۵۴	۰..۱۳۹۸	۰..۸۴۹	Shopping centre
۱۴	۱۰۶۴	۰..۹۲۲۰۱	۰..۵۷۸۰۱	Gas station
۱۵	۱۰۲۹	۰..۲۳۱۳	۰..۱۴۳۱	Factory
۱۶	۱۰۱۹	۰..۱۰۶۷۱	۰..۶۶۰۹	Polyclinic
۱۷	۱۱۵۱	۰..۱۰۷۱۹۹	۰..۶۶۳۹	Vital
۱۸	۱۰۵۶	۰..۳۵۲۵۹	۰..۲۱۸۷	Vital
۱۹	۱۰۰۰	.	.	Main bus

در این سناریو، هر دو ژنراتور ۲,۶۱۶ مگاوات را به شبکه توزیع عرضه می‌کنند؛ هنگامی که یک ژنراتور قطع می‌شود، توان تولیدی در شبکه توزیع برابر با ۱,۴۶۱ مگاوات می‌شود و این شبکه در واقع ۱,۳۰۸ مگاوات تولید را از دست می‌دهد. مازول کنترل کننده فرکانس، با ایجاد کاهش باری مطلوب، بارهای با اولویت پایین را به مقدار ۱,۱۷۳ مگاوات قطع نموده است.

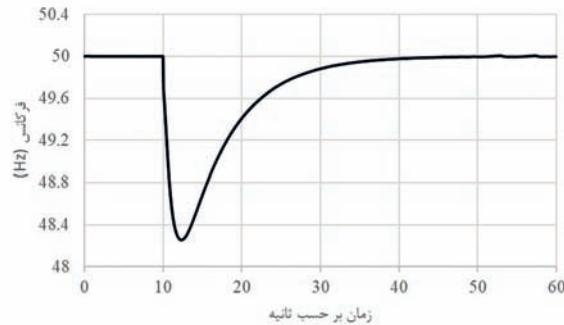


شکل ۸: پروفایل ولتاژ قبل و بعد از قطع ناگهانی ژنراتور

جدول ۳: بارهای قطع شده از شبکه در سناریوی اول

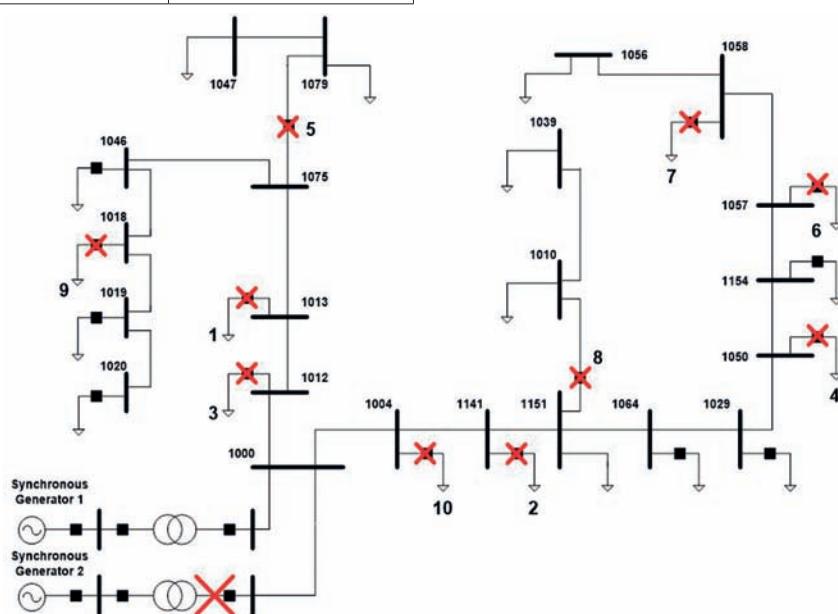
اولویت بار	شماره باس بار	توان حقیقی (MW)
۱	۱۰۱۳	۰..۰۴۵۶
۲	۱۱۴۱	۰..۰۵۳۱
۳	۱۰۱۲	۰..۰۵۳۱
۴	۱۰۵۰	۰..۰۶۳
۵	۱۰۴۷-۱۰۷۹	۰.۱۱۷۲۱
۶	۱۰۵۷	۰.۱۲۶
۷	۱۰۵۸	۰.۱۳۲
۸	۱۰۱۰-۱۰۴۹	۰.۱۵۰۰۹
۹	۱۰۱۸	۰.۱۱۶۱۹
۱۰	۱۰۰۴	۰.۱۴۱۵۱

محاسبه فرکانس شبکه ۴۷,۵ هرتز برای زمان ۳ ثانیه مشخص شده، در این سناریو که کاهش تولیدی برابر ۵% شبیه‌سازی شده، کنترل کننده فرکانس و مازول کنترل کننده پیشنهادی توانسته است تا فرکانس شبکه را در بازه مورد نظر حفظ نماید و مانع از فروپاشی فرکانسی و خاموشی در شبکه گردد.



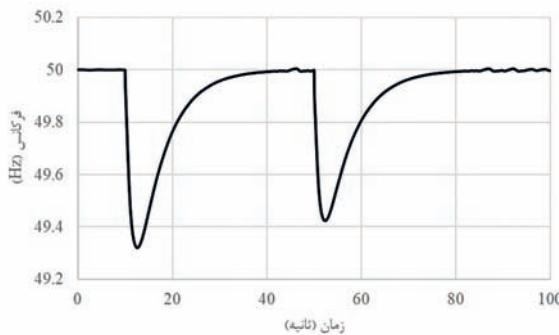
شکل ۹: فرکانس شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای برای سناریوی اول

در شکل (۷)، بارهایی که توسط مازول پیشنهادی کاهش بار از شبکه قطع شده‌اند به نمایش گذاشته شده‌است. در این راستا و برای حفظ پایداری شبکه بارهای با اولویت پایین‌تر انتخاب گردیده‌اند و براین اساس بارهای با اولویت ۱ الی ۱۰ از شبکه جدا شده‌اند. مازول کنترل کننده فرکانس، با کاهش بار شبکه، میزان تولید و مصرف را در تعادل نگه می‌دارد تا امکان ادامه برق‌رسانی برای دیگر بارهای شبکه با اولویت بالاتر امکان‌پذیر گردد. بارهایی را که پس از قطع ژنراتور ۲ در این سناریو به توسط مازول کنترل کننده فرکانس قطع می‌شوند در جدول (۳) لیست شده‌اند. همان طور که پیش‌تر بیان شد، پایداری ولتاژ نیز یکی از موارد بسیار مهم می‌باشد که باید مورد توجه قرار گیرد. در همین راستا، هر چند که بررسی پایداری ولتاژ در قالب این تحقیق در نظر گرفته نشده است، ولی پروفایل ولتاژ چند باس‌بار بررسی شده‌است. شکل (۸) پروفایل ولتاژ باس‌های ۱,۰۰۰، ۱,۰۲۰، ۱,۰۵۶ و ۱,۰۷۵ را به صورت پریونیت به نمایش گذاشته شده است.



شکل ۱۰: کاهش بار در شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای برای سناریوی اول

فرکانس، بارهای با رتبه پایین را اگر قطع نباشند ابتدا از شبکه جدا می‌نماید و سپس به سراغ بارهای با اولویت بالاتر می‌رود. شکل (۱۲) کاهش بار در شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای برای سناریوی دوم را به نمایش گذاشته است. در این شکل بارهایی که در هر دو اختلال از شبکه جدا می‌شوند به نمایش گذاشته شده‌اند. در این حالت نیز، مازول کنترل کننده فرکانس، نبود تعادل بار در شبکه را تخمین می‌زند و نسبت به کاهش بار در شبکه اقدام می‌نماید. نتیجه همان‌طور که در منحنی فرکانس در شکل (۱۳) به نمایش درآمده مشاهده می‌شود و به راحتی می‌توان نتیجه گرفت که پاسخ فرکانس همانند حالت نخست است که هر دو بار در باس شماره ۱۰۰۰ به شبکه متصل شدند. در واقع این بررسی نشان می‌دهد که پاسخ مازول کنترل کننده فرکانس به مکان اتصال ناگهانی بار بستگی نداشته است و این موضوع با توجه به آنکه شبکه‌های توزیع در محدوده کوچک جغرافیایی قرار دارند مربوط می‌باشد. در این حالت نیز بارهای با اولویت ۱، ۲، ۳ و ۴ در مرحله اتصال ناگهانی بار نخست قطع می‌شوند و کاهش بار در اختلال دوم (افزایش ناگهانی بار دوم) نیز برای بارهای ۵، ۶ و ۷ اتفاق می‌افتد.



شکل ۱۰: منحنی فرکانس شبکه در سناریوی دوم

جهت بررسی بیشتر عملکرد مازول کنترل کننده فرکانس، دو اختلال ذکر شده در این سناریو در باس‌های دیگری نیز مورد آزمایش و بررسی قرار گرفته‌اند. باس‌های ۱۰۵۸ و ۱۰۷۵ برای افزایش ناگهانی

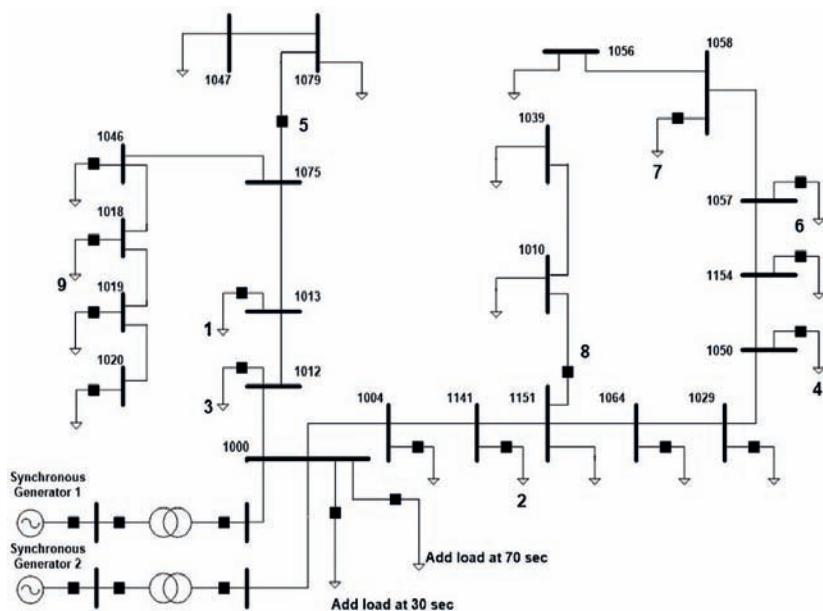
در این روش پیشنهادی، با توجه به عدم تعادل زیاد بین تولید و مصرف بعد از قطع ژنراتور شماره ۲ همان‌طور که بیان شد به مقدار ۵۰٪ تولید کل، شاهد ثبات ولتاژ و فرکانس شبکه هستیم و مازول کنترل کننده توانسته با دقت مورد قبولی پایداری ولتاژ و فرکانس را به همراه بیاورد. یکی از مزایای این مازول آن است که کنترل کننده پیشنهادی، قابلیت اطمینان را در حالت جزیره‌ای برای این شبکه توزیع افزایش داده و امکان برق‌سانی به بارهای با اولویت زیاد را حتی در شرایط وخیم فراهم آورده است.

۶-۲-سناریو دوم: افزایش ناگهانی بار در ۲ مرحله متوالی

در این سناریو، افزایش ناگهانی بار در دو مرحله متوالی مورد بررسی و مطالعه قرار گرفته است. افزایش ناگهانی بار در زمان ۱۰ ثانیه و ۵۰ ثانیه به ترتیب در باس شماره ۱۰۰۰ اعمال می‌شود. پیکربندی شبکه توزیع برای این سناریو پیشنهادی در شکل (۹) به نمایش در آمدید است. مازول کنترل کننده فرکانس در این سناریو نیز باید بتواند مقدار عدم تعادل توان را تخمین زده و سپس نسبت به کاهش بار در شبکه اقدام نماید.

در این سناریو، نخستین افزایش بار برابر با ۳۶۰ مگاوات در ۱۰ ثانیه اعمال می‌شود و بار بعدی برابر با ۵۱۰ مگاوات در ۵۰ ثانیه به شبکه توزیع متصل می‌شود. شکل (۱۰) منحنی فرکانس شبکه را در خصوص سناریوی دوم بعد از افزایش متوالی بار در شبکه نشان می‌دهد.

ولتاژ برخی از باس‌های شبکه نیز در شکل (۱۱) به نمایش درآمده‌اند و همان‌گونه که مشاهده می‌شود، ولتاژ در محدوده قابل قبول بوده و پایداری ولتاژ را بعد از وجود اختلال در شبکه شاهد هستیم. در این سناریو نیز، ولتاژ باس‌های شبکه در بازه قابل قبول گرفته است. در این سناریو، مازول کنترل کننده فرکانس پیشنهادی، پس از افزایش ناگهانی نخستین بار، با توجه به افت فرکانس در شبکه، باهای ۱، ۲، ۳ و ۴ را قطع می‌نماید. این کاهش بار در اختلال دوم (افزایش ناگهانی بار دوم) نیز برای بارهای ۵، ۶ و ۷ اتفاق می‌افتد و نکته جالب توجه در مازول پیشنهادی این می‌باشد، که این مازول در واقع تشخیص می‌دهد کدام بارها از شبکه قطع شده‌اند و آنها را برای کاهش بار انتخاب نمی‌کند. در این خصوص، مازول کنترل کننده



شکل ۹: پیکربندی شبکه توزیع برای سناریوی دوم

۷-نتیجه‌گیری

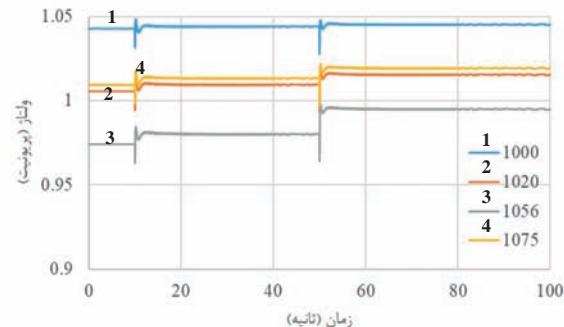
از تست‌های پیشنهادی و بررسی شده می‌توان چنین نتیجه‌گیری نمود که، مازول کنترل‌کننده فرکانس توانسته تا بار مطلوب را با توجه به مقدار عدم تعادل مابین توان اکتیو تولیدی و مصرفی را در یک شبکه توزیع با اینرسی پاییز، در یک مرحله کاهش دهد و در این خصوص پایداری لازم را برای ولتاژ و فرکانس شبکه ایجاد نماید. این مهم در شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای که معمولاً در محدوده کوچک جغرافیایی قرار گرفته در واقع بدون وابستگی به محل افزایش بار انجام می‌پذیرد.

نکته مثبت دیگر در مازول و طرح پیشنهادی، کاهش بارها براساس اولویت آنها است. کنترل کننده پیشنهادی توانسته است تا بارها را پرتبی از اولویت کمتر از شبکه قطع نماید و در صورتی که بارهای با اولویت کمتر از شبکه قطع باشند از بارهای با اولویت بالاتر استفاده نماید. در این راستا، بارها یا توجه به اهمیت آنها دسته‌بندی می‌شوند. در واقع بارهای با اولویت بالاتر به عنوان گزینه‌های نهایی برای کاهش بار خواهند بود و این مسئله در خصوص کاهش بار در شبکه بسیار مهم بوده و نیازمند طراحی ویژه می‌باشد. به عنوان مثال، مکان‌های همچون بیمارستان‌ها و مکان‌های نظامی دارای اولویت بسیار بالاتری نسبت به مکان‌های مسکونی می‌باشند و برق‌رسانی به آنها در هر شرایطی باید تداوم یابد.

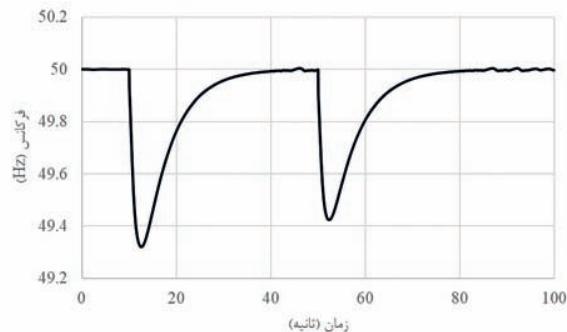
مازول کنترل فرکانس، برای بهبود ثبات و امنیت در شبکه پیشنهاد داده شده است و تصمیمات خود را در خصوص کاهش بار با توجه به نرخ افزایش یا کاهش فرکانس اتخاذ می‌نماید. بنابراین از نرخ فرکانس و فرکانس شبکه در هنگام وقوع احتمالی عدم تعادل در تولید و مصرف در شبکه استفاده می‌نماید تا بتواند کاهش بار را پیش‌بینی نماید. همانطور که در نتایج مشاهده شده است، مازول پیشنهادی در خصوص ایجاد پایداری فرکانس و ولتاژ در شبکه بسیار موفق عمل نموده است و توانسته این مهم را با استفاده از روش‌های مبتنی بر پاسخ و رخداد به انجام رساند.

در واقع کنترل کننده فرکانس از یک طرح تطبیقی و هوشمند برای

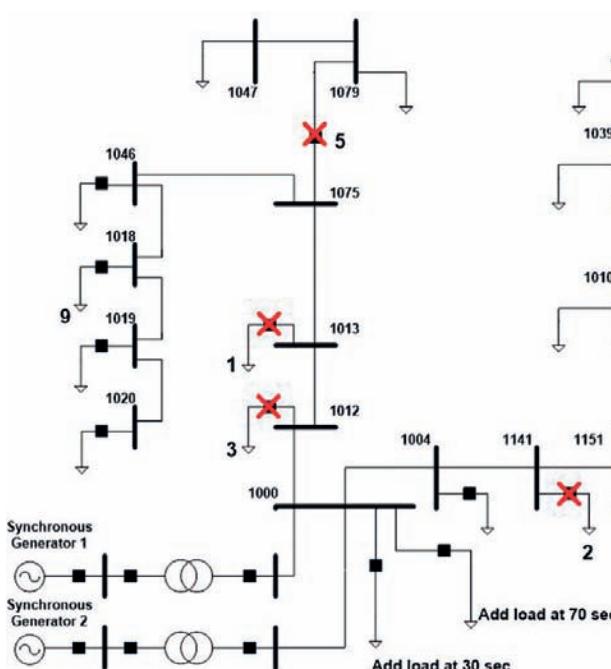
بار در دو مرحله انتخاب شده‌اند و پرتبی ۰,۳۶ و ۰,۵۱ مگاوات بار، همانند حالت نخست به طور ناگهانی به شبکه متصل شده‌اند. این آزمایش در خصوص بررسی مازول کنترل فرکانس و اینکه پاسخ آن به مکان افزایش بار وابستگی دارد یا نه در نظر گرفته شده است. پاسخ فرکانس شبکه در شکل (۱۳) به نمایش درآمده است.



شکل ۱۱: منحنی ولتاژ در سناریوی دوم



شکل ۱۳: پاسخ فرکانس برای افزایش ناکاهانی بار در باس‌های مختلف



شکل ۱۲: کاهش بار در شبکه توزیع در حالت جزیره‌ای برای سناریوی دوم

ادامه از صفحه

- Technology, vol. 7, no. 1-5, p. 19, 2017.
- [7]B. a. Antal and A. a. Hajdu, "An ensemble-based system for automatic screening of diabetic retinopathy," Knowledge-Based Systems, Elsevier, vol. 60, pp. 20-27, April 2014.
- [8]B. v. G. M. Niemeijer, Michael J. Cree, "Retinopathy online challenge: Automatic detection of Microaneurysms in digital color Fundus photographs," IEEE Trans. Medical Imaging, vol. 29, pp. 185-195, Jan. 2010.
- [9]S. S. Rahim, C. Jayne, V. Palade, and J. Shuttleworth, "Automatic detection of microaneurysms in colour fundus images for diabetic retinopathy screening," Neural Comput. and Applications, June 2015.
- [10]L. G. L. Giancardo, F. Meriaudeaub, T. P. Karnowski, Y. L. G. Kenneth W. Tobin, J. C. EdwardChaumd, "Exudate-based diabetic macular edema detection in fundus images using publicly available datasets," Medical Image Analysis, vol. 16, pp. 216-226, Jan. 2012.
- [11]N. Tajbakhsh, S. R. Gurudu, and J. Liang, "A comprehensive computer-aided polyp detection system for colonoscopy videos," in Inf. Process. in Med. Imag., New York: Springer, 2015, pp. 327-338.
- [12]R. Zhang, Y. Zheng, T. Mak, R. Yu, S. Wong, J. Lau and C. Poon, "Automatic detection and classification of colorectal polyps by transferring low-level CNN features from nonmedical domain," IEEE J. Biomed. Health Inform., vol. 21, no. 1, pp. 41-47, 2017.
- [13] N. Tajbakhsh, "Computer-aided pulmonary embolism detection using a novel vessel-aligned multi-planar image representation and convolutional neural networks," in Proc. MICCAI, 2015.
- [14] D. C. Cireşan, A. Giusti, L. M. Gambardella and J. Schmidhuber, "Mitosis detection in breast cancer histology images with deep neural networks," in Proc. MICCAI, 2013, pp. 411-418.
- [15] H. Roth et al., "A new 2.5D representation for lymph node detection using random sets of deep convolutional neural network observations," in Proc. MICCAI, P. Goll, N. Hata, C. Barillot, J. Hornegger, and R. Howe, Eds., 2014, vol. 8673, LNCS, pp. 520-527.
- [16] H. Shin, H. Roth, M. Gao, L. Lu, Z. Xu, I. Nogues, J. Yao, D. "Deep convolutional neural networks for computer-aided detection: CNN architectures, dataset characteristics and transfer learning," IEEE Trans. on Med. Imag., vol. 35, no. 5, pp. 1285-1298, 2016.
- [17] Y. Zheng, D. Liu, B. Georgescu, H. Nguyen and D. Comaniciu, "3d deep learning for efficient and robust landmark detection in volumetric data," in Proc. MICCAI, 2015, pp. 565-572.
- [18] H. Roth, L. Lu, N. Lay, A. Harrison, A. Farag, A. Sohn and R. Summers, "Spatial aggregation of holistically-nested convolutional neural networks for automated pancreas localization and segmentation," Med. Image Anal., vol. 45, pp. 94-107, 2018.
- [19] D. Vo "Semantic image segmentation using fully convolutional neural networks with multi-scale images and multi-scale dilated convolutions," Multimedia Tools and appl., vol. 77, pp. 1-19, 2018.
- [20] W. Zhang et al., "Deep convolutional neural networks for multi-modality isointense infant brain image segmentation," NeuroImage, vol. 108, pp. 214-224, 2015.
- [21] D. C. Ciresan, A. Giusti, L. M. Gambardella, and J. Schmidhuber, "Deep neural networks segment neuronal membranes in electron microscopy images," in Advances in Neural Inf. Process. Syst., F. Pereira, C. Burges, L. Bottou, and K. Weinberger, Eds. Red Hook, NY: Curran, 2012, vol. 25, pp. 2843-2851.
- [22] A. Prasoon, K. Petersen, C. Igel, F. Lauze and E. Dam "Deep feature learning for knee cartilage segmentation using a triplanar convolutional neural network," in Proc. MICCAI, 2013, pp. 246-253.
- [23] J. Y. Shin, N. Tajbakhsh, R. T. Hurst, C. B. Kendall and J. Liang, "Automating carotid intima-media thickness video interpretation with convolutional neural networks," in Proc. IEEE Conf. Comput. Vis. Pattern Recognit., Las Vegas, NV, 2016.
- [24] D. H. Hubel and T. N. Wiesel, "Receptive fields and functional architecture of monkey striate cortex," J. Physiol, vol. 195, pp. 215-24, Jun. 1968.
- [25] K. Fukushima, "Neocognitron: A self-organizing neural network model for a mechanism of pattern recognition unaffected by shift in position," Biological Cybernetics, vol. 36, no. 4, pp. 193-202, 1980.
- [26] A. Krizhevsky, I. Sutskever, and G. E. Hinton, "ImageNet classification with deep convolutional neural networks," Conf. Neural Inf. Processing Syst. (NIPS), 2012.
- [27] Y. LeCun, L. Bottou, Y. Bengio, and P. Haffner, "Gradient based learning applied to document recognition," Proc. IEEE, vol. 86, pp. 2278-2324, 1998.
- [28] [Online]. Available: <https://arxiv.org/abs/1207.0580>. Accessed: Nov. 10, 2016.
- [29] N. Tajbakhsh et al., "Convolutional neural networks for medical image analysis: fine tuning or full training?," IEEE Trans. Med. Imag., vol. 35, no. 5, pp. 1299-1312, May, 2016.
- [30] A. Krizhevsky, "Learning multiple layers of features from tiny images," in Master's Thesis. Dept. of Comp. Science, University of Toronto, 2009.
- [31] J. Deng, W. Dong, R. Socher, L.-J. Li, K. Li, and L. Fei-Fei, "Imagenet: A large-scale hierarchical image database," in IEEE CVPR, 2009.

کاهش بار در شبکه استفاده می نماید تا پایداری فرکانس شبکه را تضمین نماید. در این روش از معادله چرخش یا معادله نوسان قدرت استفاده شده است و سپس با استفاده از مازلول پیشنهادی یک تصمیم سریع برای جلوگیری از کاهش بیش از اندازه فرکانس در شبکه اتخاذ می کند. همانطور که در نتایج به آن اشاره شد، کنترل کننده فرکانس پیشنهادی، طرح کاهش بار را بدون در نظر گرفتن مکان افزایش بار محاسبه می کند.

پیوشت‌ها

- 1 Distributed Generation
- 2 Combined Heat and Power
- 3 Islanding Network
- 4 Islanding Operation
- 5 Under Frequency Load Shedding
- 6 Response Based
- 7 Rate of Change of Frequency
- 8 Event Based

مراجع

- [1] I. Dafnomilis et al., "Review of solid and liquid biofuel demand and supply in Northwest Europe towards 2030-A comparison of national and regional projections," vol. 78, pp. 31-45, 2017.
- [2] K. L. Anaya and M. G. J. E. P. Pollitt, "Integrating distributed generation: Regulation and trends in three leading countries," vol. 85, pp. 475-486, 2015.
- [3] T. Amraee, M. G. Darebaghi, A. Soroudi, and A. J. I. T. o. P. S. Keane, "Probabilistic under frequency load shedding considering RoCoF relays of distributed generators," vol. 33, no. 4, pp. 3587-3598, 2018.
- [4] P. P. Barker and R. W. De Mello, "Determining the impact of distributed generation on power systems. I. Radial distribution systems," in Power Engineering Society Summer Meeting, 2000. IEEE, 2000, vol. 3, pp. 1645-1656: IEEE.
- [5] R. Walling and N. Miller, "Distributed generation islanding-implications on power system dynamic performance," in power engineering society summer meeting, 2002 IEEE, 2002, vol. 1, pp. 92-96: IEEE.
- [6] X. Lu, X. Yu, J. Lai, J. M. Guerrero, and H. J. I. T. o. I. Zhou, "Distributed secondary voltage and frequency control for islanded microgrids with uncertain communication links," vol. 13, no. 2, pp. 448-460, 2017.
- [7] A.-M. Borbely and J. F. Kreider, Distributed generation: the power paradigm for the new millennium. CRC press, 2001.
- [8] A. T. Elsayed, A. A. Mohamed, and O. A. J. E. P. S. R. Mohammed, "DC microgrids and distribution systems: An overview," vol. 119, pp. 407-417, 2015.
- [9] T. Basso and R. J. G.-I. DeBlasio, "IEEE smart grid series of standards IEEE 2030 (interoperability) and IEEE 1547 (interconnection) status," vol. 2030, pp. 5-8, 2011.
- [10] IEEE, IEEE recommended practice for utility interface of photovoltaic (PV) systems. IEEE, 2000.
- [11] H. M. Dola and B. H. Chowdhury, "Intentional islanding and adaptive load shedding to avoid cascading outages," in Power Engineering Society General Meeting, 2006. IEEE, 2006, p. 8 pp.: IEEE.
- [12] Y. Lu, X. Yi, J. a. Wu, and X. Lin, "An intelligent islanding technique considering load balance for distribution system with DGs," in Power Engineering Society General Meeting, 2006. IEEE, 2006, p. 5 pp.: IEEE.
- [13] P. Mahat, Z. Chen, and B. J. I. T. o. P. D. Bak-Jensen, "Underfrequency load shedding for an islanded distribution system with distributed generators," vol. 25, no. 2, pp. 911-918, 2010.
- [14] I. P. S. R. C. J. I. S. C, "IEEE Guide for the Application of Protective Relays Used for Abnormal Frequency Load Shedding and Restoration," vol. 37, 2007.
- [15] H. Saadat, Power system analysis. WCB/McGraw-Hill Singapore, 1999.
- [16] P. Kundur, "Power system stability and control. McGrawHill, London, 1994. PikeResearch. Worldwide revenue from microgrid swell reach \$17.3 billion by 2017," Technical report, PikeResearcc, 2012. URL <http://www.pikeresearch.com/newsroom/worldwiderevenuefrom-microgrids-will-reach-17-3-billionby-2017>.
- [17] S. Hirodantis, H. Li, and P. Crossley, "Load shedding in a distribution network," in Sustainable Power Generation and Supply, 2009. SUPERGEN'09. International Conference on, 2009, pp. 1-6: IEEE.
