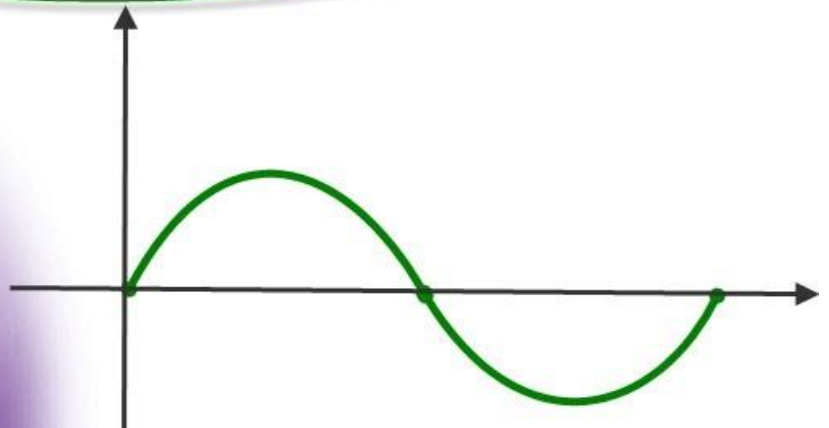


برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم



برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

موضوع پروژه:

ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم های قدرت و جنبه های توان رکتیو در ارزیابی



برای خرید فایل word این پروژه [اینجا کلیک کنید](#).

(شماره پروژه = ۳۴۳)

پشتیبانی: ۰۹۳۵۵۴۰۵۹۸۶

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

چکیده

قابلیت اطمینان یک پارامتر مهم در ارزیابی کارایی و پایداری سیستم های قدرت می باشد در ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم ها پارامترهای مهمی دخالت دارند مثل میزان ذخیره چرخان در نیروگاهها در خطوط انتقال ، حلقوی شدن شبکه در بخش انتقال و توزیع کنترل و لتاژ و کنترل میزان وار شبکه .

در مطالعات قبلی بندرت بطور جامع در مورد ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم بحث شده است و تعریف مناسبی از قابلیت اطمینان سیستم ارایه نشده است. در این مقاله در مورد توان راکتیو و جنبه های آن بحث شده است قابلیت اطمینان بصورت کامل تعریف شده است. روشهای پایه برای محاسبه سیستم های قدرت ارایه شده است و بصورت موردی نقش توان راکتیو در ارزیابی قابلیت اطمینان گفته شده است و فنون محاسبات در این مقاله ارایه شده است.

مقدمه

ایده ال ما در بحث تامین توان الکتریکی ارایه یک انرژی با کیفیت بالا به مشتریان یعنی انرژی بدون قطعی نوسان و ... که در کنار آن باید به مسایل اقتصادی توجه شود که یک انرژی ارزان و با کیفیت به مشتریان بایستی تحویل داده شود. امروزه در کشورهای پیشرفته بازار رقابتی شدید در بخش ارایه انرژی بوجود آمده است یعنی وجود انرژی با کیفیت پایین در بازار دیگر جایگاهی ندارد. توازن این دو (مسایل اقتصادی و کیفیت خدمات ارایه شده) را محاسبات قابلیت اطمینان تعیین می کند.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

تعیین مقدار موردنیاز ظرفیت تولیدی سیستم جهت تضمین یک منبع تغذیه کافی، بحث مهمی در طراحی و بهره‌برداری سیستم قدرت است. مسئله کلی می‌تواند از نظر مفهومی به دو منطقه مختلف به صورت ضرورت ظرفیت ساکن و نحوه بهره‌برداری تخصیص داده شود. ناحیه ظرفیت ساکن مربوط به ارزیابی طولانی مدت نیاز کلی سیستم است. ناحیه ظرفیت بهره‌برداری مربوط به ارزیابی کوتاه مدت ظرفیت واقعی برای تامین سطح بار داده شده است.

میزان موردنیاز ظرفیت ساکن می‌تواند به صورت ظرفیت نصب شده‌ای که می‌بایست در مقابل نیازهای سیستم طراحی و ساخته شده، در نظر گرفته شود. رزرو ساکن می‌بایست برای زمان‌های تعمیرات تجهیزات تولید، خاموشی‌هایی که زمان‌بندی نشده‌اند، و رشد بار متجاوز از مقدار تخمین شده کافی باشد.

مقالاتی زیادی در استفاده روشهای احتمالاتی برای ارزیابی قابلیت اطمینان ظرفیت تولید در ۴۰ سال گذشته منتشر شده است. این مقالات در سه مبحث جامع طبقه‌بندی شده‌اند. اولین گروه بزرگ مقالات در سال ۱۹۴۷ منتشر شد. مفاهیم پایه‌ای را پیشنهاد کرده که بعضی از روشهای مورد استفاده کنونی، براساس آنها پایه‌ریزی گردیده‌اند. گروهی از مقالات ارائه شده در سال ۱۹۴۷ روشهایی را ارائه کرده‌اند که با اعمال بعضی اصلاحات اکنون به عنوان "روش از دست دادن بار" و "روش فراوانی و تداوم" شناخته می‌شوند. (۲)

در سال ۱۹۵۸ دومین گروه بزرگ مقالات منتشر شد. این گروه مقالات، مقالات ارائه شده در سال ۱۹۴۷ را اصلاح کرده و گسترش دادند و همچنین روشهای پیشرفته‌تری برای مسئله به کمک "تئوری بازی" یا "روشهای شبیه‌سازی" ارائه کردند. (۲)

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

گروه سوم این مقالات در سالهای ۱۹۶۸ و ۱۹۶۹ توسط Wdoo , eelgnir انتشار یافتن مفاهیم اصلی ارزیابی و تداوم رادر سیستمها تشریح کردند . (۲)
که ما دراین مقاله بصورت کامل به این بحث پرداخته ایم. ابتدافصل اول مختصری درموردتوان راکتیووضرورت میدان ان بحث شده است. درفصل دوم تعریفی کلی وجامع برای قابلیت اطمینان ارایه ومفاهیم قابلیت اطمینان رابرسی کرده است دراین فصل درمورد توازن کیفیت و مسایل اقتصادی بحث شده است و قابلیت اطمینان را از دیدگاههای مختلف و سطح های مختلف شرح داده است. درفصل سوم روش های ریاضی برای محاسبه ارزیابی قابلیت اطمینان ارایه شده است. در فصل چهارم نقش توان راکتیو در قابلیت اطمینان سیستم های قدرت بطورکامل بررسی شده است.



برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

فصل ۱

توان راکتیو

توان راکتیو یک از مهمترین عوامل حائز اهمیت در طراحی و بهره برداری سیستمهای قدرت است. در یک بیان ساده و بسیار کلی میتوان گفت از آنجاییکه امپدانسهای اجزاء سیستم قدرت بطور غالب راکتیو می باشند، انتقال توان اکتیو مستلزم وجود اختلاف زاویه فاز بین ولتاژهای ابتدا و انتهای خط است. درحالیکه برای انتقال توان راکتیو لازم است که اندازه این ولتاژها متفاوت باشد. بنابراین باید توان راکتیو در بعضی از نقاط سیستم تولید و سپس به محل های مورد نیاز منتقل شود. ولتاژها را باید در نقاط کلیدی کنترل کرده و یا حمایت یا محدودیتی را به آن اعمال کنیم. این عمل کنترل می تواند در سطح وسیعی بوسیله تولید یا مصرف توان راکتیو در نقاط کلیدی صورت گیرد. در عمل تمام تجهیزات یک سیستم قدرت برای ولتاژ مشخصی، ولتاژ نامی، طراحی می شوند. اگر ولتاژ از مقدار نامی خود منحرف شود ممکن است باعث صدمه رساندن به تجهیزات سیستم و یا کاهش عمر آنها گردد. بنابراین تثبیت ولتاژ نقاط یک سیستم قدرت کاملاً ضروری است. بدیهی است که کنترل ولتاژ تمام نقاط سیستم از لحاظ اقتصادی عملی نمی باشد. از طرف دیگر کنترل ولتاژ در حد کنترل فرکانس ضرورت نداشته و در بسیاری از سیستمهای خطای ولتاژ در

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

محدوده تنظیم می شود. توان راکتیو مصرفی بارها در ساعات مختلف در حال تغییر

است، لذا ولتاژ و توان راکتیو باید دائماً کنترل شوند. در ساعات پربار بارها قدرت

راکتیو بیشتری مصرف می کنند و نیاز به تولید قدرت راکتیو زیادی در شبکه می

باشد. اگر قدرت راکتیو مورد نیاز تامین نشود اجباراً ولتاژ نقاط مختلف شبکه کاهش

یافته و ممکن است از محدوده مجاز خارج شود.

نیروگاهها دارای سیستم کنترل ولتاژ هستند که کاهش ولتاژ را حس می کنند و فرمان

کنترل لازم را برای بالا بردن تحریک ژنراتور و در نتیجه افزایش ولتاژ ژنراتور تا

سطح ولتاژ نامی صادر می کند. با بالا بردن تحریک، قدرت راکتیو توسط ژنراتورها

تولید می شود. لیکن قدرت راکتیو تولیدی ژنراتورها با خاطر مسایل حرارتی سیم پیچ

ها محدود بوده و ژنراتورها به تنهایی نمی تواند در ساعات پربار تمام قدرت راکتیو

مورد نیاز سیستم را تامین کنند. بنابراین در این ساعات به وسایلی نیاز است که

بتوانند قدرت راکتیو به شبکه تزریق نمایند تا سطح ولتاژ در محدوده مجاز قرار

گیرند. در ساعات کم بار، بارها و عناصر شبکه قدرت راکتیو مصرف می کنند و

کاپاسیتانس خطوط انتقال باعث اضافه شدن قدرت راکتیو تولیدی در شبکه می گردد.

در این حالت ژنراتورها بصورت زیر تحریک بکار افتاده و مقداری از قدرت راکتیو

مصرفی ژنراتورها نیز محدود بوده و ژنراتورها نمی توانند به تنهایی مساله اضافه

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

تولید قدرت راکتیو و افزایش ولتاژ ناشی از آن را حل کنند. بنابراین به وسایلی که بتوانند در این ساعات قدرت راکتیو اضافی سیستم را مصرف نمایند نیاز می باشد. در سنوات خیلی دور در روند رشد شبکه های قدرت با حمایت ولتاژ و بهبود توانایی انتقال توان از کندانسورهای سنکرون استفاده گردید. همزمان در سیستم توزیع از خازنهای موازی برای بهبود پروفایل ولتاژ و کاهش بارگیری خط و تلفات استفاده شد. توسعه سریع و اقتصادی بودن خازنهای موازی منجر به جایگزینی آنها با کندانسورهای سنکرون در سیستمهای انتقال گردید. ملاحظه گردید که عملاً میتوان آنچه را که کندانسورهای سنکرون انجام می داده اند از سویچ کردن خازنهای موازی با هزینه ای خیلی کمتر بدست آورد. به طور کلی کنترل توان راکتیو و ولتاژ از ۳ روش اصلی زیر انجام می شود:

۱- با تزریق قدرت راکتیو به سیستم توسط جبران کننده هایی که به صورت موازی متصل می شوند (مانند خازن - راکتور - کندانسور سنکرون و جبران کننده های استاتیک)

۲- با جابه جا کردن قدرت راکتیو در سیستم توسط ترانسفورماتورهای متغیر

۳- از طریق کم کردن راکتانس القائی خطوط انتقال با نصب خازن سری .

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۱-۱) دلایل اهمیت توان راکتیو: (۴)

دلیل ۱): با توجه به قیمت سوخت، نیاز به بهره برداری بهینه از سیستمهای قدرت افزایش یافته است. برای توزیع یک مقدار معین توان به حداقل رساندن پخش توان راکتیو کل، تلفات کاهش می یابد. این اصل می تواند در شکل ساده یک خازن اصلاح کننده ضریب توان یک بار اندوکتیوی در قالب الگوریتمهای پیشرفته توسط کامپیوتر کنترل می شوند در سراسر سیستم اعمال گردد.

دلیل ۲): بواسطه میزان بالای نرخ سود عموماً و مشکلات مربوط به حریم خطوط انتقال در مواردی خاص از توسعه واحداث شبکه های انتقال حتی الامکان جلوگیری می شود. در موارد متعددی سعی شده است که با استفاده از وسایل کنترل توان راکتیو و بهبود پایداری، میزان توان انتقالی خطوط موجود افزایش داد.

دلیل ۳): در بهره برداری از منابع آبی نیروگاههای دور دست نظیر مناطق کوهستانی در بسیاری از این dc توسعه یافته است. علیرغم توسعه تکنولوژی انتقال ترجیح داده شده است. مسایل پایداری و کنترل ولتاژ به مسایل ac طرحها انتقال کنترل راکتیو در ارتباط داشته و راه حلهای زیادی ارائه گردیده است.

دلیل ۴): بواسطه مصرف روزافزون وسایل الکترونیکی (بخصوص کامپیوتر و تلویزیون رنگی) و همچنین رشد صنایع با فرایند پیوسته، نیاز به داشتن تغذیه با کیفیت

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

بالا افزایش یافته است. کاهش ولتاژ یا فرکانس اثر نامطلوبی را بر روی چنین بارهایی اعمال می کند و قطع تغذیه می تواند خیلی صدمه آور و پرهزینه باشد. توان راکتیو یکی از ارکان اساسی در حفظ کیفیت تغذیه می باشد. بخصوص برای جلوگیری از اغتشاشات ولتاژ که از عمومی ترین نوع اغتشاش می باشد.

مبدلها ac کنترل توان راکتیودر طرف dc دلیل ۵): با توسعه واحداث خطوط انتقال ضرورت پیدا کرده تا بدینوسیله ولتاژ تثبیت گردیده و به عمل کموتاسیون مبدل مساعدت گردد.

۱-۲) ضرورت جبران سازی (۴)

در یک سیستم ایده آل، هر بار مصرفی طوری طراحی می شود که به جای آنکه در یک محدوده وسیعی از ولتاژ غیر قابل پیش بینی رفتار و عملکرد مناسبی داشته باشد در یک ولتاژ معین تغذیه بهترین عملکرد را داشته باشد.

اهداف اصلی در جبران بار (۴) (۳-۱)

جبران بار عبات است از مدیریت توان راکتیو که به منظور بهبود بخشیدن به کیفیت

انجام می گیرد. ac تغذیه در سیستمهای قدرت

۱- اصلاح ضریب توان

۲- بهبود تنظیم ولتاژ

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

۳- متعادل کردن بار

اصلاح ضریب توان به این معناست که توان راکتیو مورد نیاز بار به جای آنکه از نیروگاه دور تامین گردد در محمل نزدیک بار تولید گردد. اغلب بارهای صنعتی دارای ضریب توان پس فاز هستند یعنی توان راکتیو جذب می نمایند. بدیهی ترین روش بهبود ولتاژ سیستم قدرت به کمک افزایش اندازه و تعداد واحدهای تولید کننده برق و با هر چه متراکم کردن شبکه های به هم پیوسته می باشد. این روش عموماً غیر اقتصادی بوده و منجر به افزایش سطح اتصال کوتاه و مقادیر نامی کلیدها می شود. راه عملی تر و با صرفه تر این است که اندازه این سیستم قدرت بر حسب ماکزیمم تقاضای توان واقعی طراحی شود و توان راکتیو بوسیله جبران کننده هایی که دارای قابلیت انعطاف بیش از مولدها بوده و در تغییر سطح اتصال کوتاه دخالت ندارند- فراهم گردد.

مساله سومی که در جبران بار مد نظر است متعادل کردن بار است. اکثر سیستمهای سه فاز بوده و برای عملکرد متعادل طراحی می شوند. عملکرد نامتعادل AC قدرت منجر به ایجاد مولفه های جریان توالی صفر و منفی می گردد. اینگونه مولفه های جریان اثر نامطلوبی چون ایجاد تلفات در موتور ها و مولدها، گشتاور نوسانی در ماشینهای

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

افزایش ریپل در یکسو کننده ها، عملکرد غلط انواع تجهیزات، اشباع ac

ترانسفورماتورها و جریان اضافی سیم زمین را به دنبال خواهد داشت.

پارامترها و فاکتورهایی که بایستی در تعریف یک جبران کننده بار در نظر گرفت :

(۴)

۱- حداکثر توان راکتیو پیوسته مورد لزوم که بایستی جذب یا تولید گردد.

۲- مقدار نامی اضافه بار و مدت زمان آن.

۳- ولتاژ نامی و حدود ولتاژ که مقدار نامی توان راکتیو نبایستی از آن حدود تجاوز

نماید.

۴- فرکانس و تغییرات آن.

۵- دقت لازم در تغییر ولتاژ.

۶- زمان پاسخ جبران کننده در مقابل یک اغتشاش معین.

۷- نیازمندیهای کنترل ویژه.

۸- حفاظت جبران کننده و هماهنگی آن با حفاظت سیستم و در نظر گرفتن

محدودیت توان راکتیودر صورت لزوم.

۹- حداکثر اعوجاج ناشی از هارمونیک بادر نظر گرفتن جبران کننده.

۱۰- اقدامات مربوط به انرژی دار کردن و اقدامات احتیاطی.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۱۱- نگهداری ، قطعات یدکی، پیش بینی برای توسعه، و آرایش جدید سیستم در آینده.

۱۲- عوامل محیطی ، سطح نویز ، نصب تاسیسات در محیط باز یا بسته ، درجه حرارت ، رطوبت ، آلودگی هوا ، باد و زلزله ، نشتی در ترانسفورماتورها ، خازنها ، سیستمهای خنک کننده.

۱۳- رفتار و عملکرد در معرض ولتاژ تغذیه نامتعادل و یا بارهای نامتعادل.

۱۴- نیازمندیهای کابل کشی و طرح بندی و آرایش اجزاء قابل دسترسی بودن، محصور بودن، زمین کردن.

۱۵- قابلیت اعتماد و خارج از سرویس بودن اجزاء.

WikiPower.ir

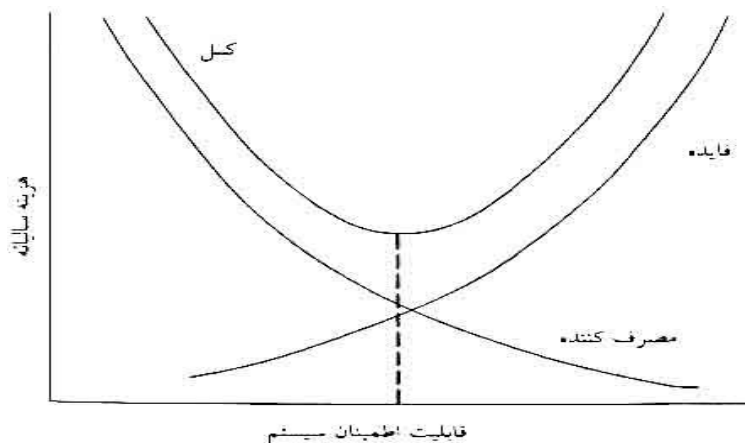
برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

فصل ۲

تعریف قابلیت اطمینان در سیستم های قدرت:

با توسعه صنعتی جوامع، اهمیت تامین انرژی مطمئن برای مشترکین صنعت برق روز به روز افزایش می یابد. از طرف دیگر مشترکین صنعت برق همواره مایلند که انرژی الکتریکی با قیمت مناسب به آنها عرضه شود. این دو تقاضای مشترکین در واقع در دو جهت مخالف می باشد زیرا افزایش ضریب اطمینان در تامین انرژی مستلزم افزایش سرمایه گذاری در تجهیزات صنعت برق است که خود موجب افزایش هزینه ها و بالطبع افزایش قیمت انرژی تولیدی خواهد گردید. بنابراین برای هر سیستم تولید انرژی الکتریکی لازم است تا سطح مناسب ضریب اطمینان تامین انرژی الکتریکی (پایداری) به نحوی تعیین گردد که ضمن تامین معقول تقاضای مشترکین مبنی بر ارائه انرژی مطمئن، هزینه های سیستم نیز در سطح قابل قبولی قرار گیرد. با برنامه ریزی مناسب سعی می شود سیستم را با کمترین هزینه ها در جهت بهبود ضریب اطمینان انرژی سوق دهند. (۲)

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه



شکل ۱-۲ هزینه های قابلیت اطمینان کل

قابلیت اطمینان شامل مراحل است که در زمان وقفه اجزایی از سیستم باید به منظور

حفظ بهره‌برداری از سیستم اعمال گردد. از آنجائیکه پیش‌بینی وقفه اجزاء سیستم

غیرممکن است، سیستم در تمام مواقع باید گونه‌ای بهره‌برداری شود که در صورت

وقوع حادثه، در وضعیت خطرناکی قرار نگیرد و با توجه به اینکه تجهیزات مربوط به

سیستم قدرت به گونه‌ای طراحی شده‌اند که در محدوده مشخصی کار کنند اکثر آنها

با وسایل اتوماتیک حفاظت می‌کنیم بطوریکه در صورت انحراف از آن حدود، بطور

اتوماتیک از سیستم خارج شوند. اگر حادثه‌ای در سیستم اتفاق افتد که با وجود

انحراف از حدود مجاز به کار خود ادامه دهد. آن حادثه ممکن است یک سری از

حوادث دیگر را به دنبال داشته باشد و تجهیزات دیگری را از مدار خارج نماید اگر

این کار ادامه پیدا کند تمام سیستم یا قسمت بزرگی از سیستم ممکن است فرو ریزد.

(Blackout). دو نوع پیشامد مهم در سیستم قدرت عبارتند از یکی اتفاقات مربوط

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

به خطوط انتقال و دیگری مربوط به وقفه واحدهای تولید است. اگر حادثه ای منجر به خاموشی شود ممکن است از قطع یک خط به علت خرابی عایقی شروع شود که به دنبال آن سایر خطوط انتقال اضافه باری را تحمل خواهند کرد. اگر یکی از این خطوط بیش از حد بارگذاری شود امکان دارد توسط حفاظت اتوماتیک باز شود که در نتیجه باز هم بار بیشتری را بر سایر خطوط تحمیل کند. (Cascading outage).

اغلب سیستم های قدرت به گونه ای بهره برداری می شوند که هر وقفه ای باعث بارگذاری بیش از حد بر سایر اجزاء نشود. قابلیت اطمینان در یک سیستم قدرت را به سه تابع اصلی که در مرکز کنترل شبکه انجام می شود می توان تقسیم کرد: (۷)

۱- نظارت بر سیستم **System monitoring**

۲- بررسی پیشامدها **Contingency Analysis**

۳- بررسی اعمال اصلاحی **Corective Action**

نظارت بر سیستم، اطلاعات جدید و مناسبی را از شرایط سیستم قدرت در اختیار بهره برداران قرار می دهد. (۷)

بررسی پیشامدها، نتایج چنین بررسی هایی این امکان را فراهم می سازد تا سیستمها بصورت قابل دفاعی مورد بهره برداری واقع شوند. (۷)

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

بررسی اعمال اصلاحی، به پرسنل بهره بردار این اجازه را می دهد تا در صورت بروز اضافه بار و یا در زمانی که قسمت بررسی پیشامدها مسئله حادی را در صورت بروز وقفه خاصی پیش بینی می کند، وضعیت بهره برداری از سیستم را تغییر دهند. یک نمونه ساده از این اصلاحی، جابجایی توان از یک واحد به واحد دیگر است.

اهداف کلی در مطالعات قابلیت اطمینان

هدف مطالعات قابلیت اطمینان حفظ پایداری سیستم بصورت ایمن، اقتصادی و ممکن است. همچنین مهم ترین وظیفه شبکه های الکتریکی تامین انرژی الکتریکی مورد نیاز مشترکین به شکلی اقتصادی با امنیت بالا و کیفیت مناسب می باشد. محدودیت های قابلیت اطمینان و اقتصادی در تقابل یکدیگر بوده و بایستی تعادل بین این دو مقوله برقرار کرد.

مهمترین موضوعات مطرح در ارزیابی کیفیت برق را می توان این طور خلاصه کرد :

(۵)

(۱) بروز وقفه یا قطع برق

(۲) تغییر مدت دار سطح ولتاژ

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

(۳) عدم تعادل ولتاژ سه فاز

(۴) هارمونیک ها و اغتشاشات دوره ای، منظم و نامنظم

(۵) تغییرات فرکانس

(۶) پدیده های گذرای نوسانی و ضربه ای

(۷) جریان هجومی

(۸) افست DC

به طور کلی مقوله قابلیت اطمینان یک سیستم را می توان از دیدگاه های مختلفی مورد بررسی قرار داد، در صنعت برق این دیدگاه ها به شرح ذیل می باشد. (۷)

۱- قابلیت اطمینان از دید مشترکان و مصرف کنندگان

۲- قابلیت اطمینان از دید بهره برداری

۳- قابلیت اطمینان از دید برنامه ریزی

۴- قابلیت اطمینان از دید تولید کنندگان

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۵- قابلیت اطمینان از دید تامین کنندگان شبکه توزیع

قابلیت اطمینان یک سیستم عبارت است از احتمال سالم بودن سیستم پس از مدت زمان معین به شرط آنکه سیستم در ابتدای زمان سالم بوده باشد. بنابراین قابلیت اطمینان یک سیستم، متأثر از خرابی اجزا می باشد. همچنین در تعریف دیگری از قابلیت اطمینان یک سیستم، عبارت است از احتمال عملکرد رضایت بخش آن سیستم تحت شرایط کار مشخص برای مدت زمان معین. قابلیت اطمینان یک شاخص آماری است که نشان می دهد یک سیستم تا چه اندازه می تواند وظایف محوله را با موفقیت انجام دهد و لذا محاسبه چنین شاخصی مبتنی بر تجربیات آماری از کلیه اجزا سیستم مورد ارزیابی می باشد.

قابلیت اطمینان یک سیستم شامل ۲ مفهوم اساسی به شرح زیر می باشد: (۲) (۷)

(۱) شایستگی سیستم – کفایت (Adequacy) (کافی بودن ظرفیت)

مفهوم اول به معنای قابلیت اطمینان سیستم در حالت استاتیک بوده و بستگی به وجود میزان کافی امکانات و ظرفیت در سیستم، جهت تامین بار مورد تقاضا مشترکین و یا تامین اهداف بهره برداری سیستم دارد. بنابراین شایستگی سیستم، تحت شرایط استاتیکی که اغتشاشات وارد به سیستم را در بر نمی گیرد، ارزیابی می شود.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

(۲) قابلیت اعتماد سیستم – امنیت (Security)

مفهوم دوم به معنای توانایی سیستم برای پاسخگویی به اغتشاشاتی که به سیستم وارد می شود بستگی داشته و به وسیله پاسخ سیستم به هر حادثه و آشفتگی که سیستم متحمل آن می گردد، ارزیابی می شود یا به عبارت دیگر ، قابلیت سیستم در حالت دینامیکی را بررسی می کند. حوادث و آشفتگی های ایجاد شده ، شامل شرایطی است که به وسیله اغتشاشات تصادفی در هر نقطه از سیستم ممکن است بوجود آید و منجر به از دست رفتن امکانات اصلی تولید، انتقال و توزیع انرژی برای مدت طولانی یا کوتاه گردد.

برای بررسی کارکرد و ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم قدرت در یک تقسیم بندی سلسله مراتبی ، آن را به سه سطح جداگانه تولید ، انتقال و توزیع تفکیک می کنند که هر یک وظیفه خاصی را عهده دار می باشند: (۵) (۶) (۲)

(۱) بخش تولید (H L I)

(۲) سیستم یکپارچه تولید و انتقال (H L II)

(۳) سیستم توزیع (H L III)

بخش تولید (H L I) : (۲) (۵)

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

در برنامه ریزی تولید باید هم به میزان ظرفیت مورد نیاز و هم به زمان نصب آن در سیستم توجه داشت، طوری که در آینده، هم بار پیش بینی شده تامین شود و هم ذخیره کافی برای جایگزینی واحدهایی که برای تعمیرات اصلاحی و یا پیش گیرانه از مدار خارج می شوند، وجود داشته باشد.

اهداف اصلی در مطالعات قابلیت اطمینان سیستم تولید (۲) (۵)

- برنامه توسعه نیروگاهها (بلند مدت)
- برنامه نگهداری و تعمیرات نیروگاهها (میان مدت)
- تعیین میزان رزرو نیروگاهها در شرایط بهره برداری (کوتاه مدت)
- سیستم یکپارچه تولید و انتقال (HL II) (۲) (۵)
- شبکه های مرکب متشکل از شبکه انتقال و نیروگاهها است. ارزیابی قابلیت اطمینان شبکه های قدرت مرکب عبارتست از مطالعه اثر همزمان نیروگاهها و خطوط انتقال و احتمال خروج آنها.

در بخش انتقال، برنامه ریزی بر این اساس انجام می شود که وقوع یک حادثه در شبکه (Single Contingency) به قطع برق منجر نگردد. بدیهی است اگر

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

برنامه ریزی بر اساس تحمل وقوع دو حادثه همزمان یا چند حادثه باشد، شبکه به مراتب مطمئن تر خواهد شد، لکن هزینه آن افزایش می یابد. آمار خروج اضطراری خطوط به دلیل پارگی سیم و یا اشکال در پایه ها و مقره ها نسبتاً مطلوب و نزدیک به استانداردهای جهانی است

اهداف اصلی در مطالعات قابلیت اطمینان سیستم انتقال

• توسعه شبکه انتقال (بلند مدت)

• نگهداری و تعمیرات شبکه انتقال (میان مدت)

• بررسی اثر ادوات FACTS و نصب جبران سازها

سیستم های توزیع (HL III) (۲) (۵)

معمولاً بین ۸۰ تا ۹۵ درصد از قطعی های مشترکین و مصرف کنندگان ریشه در خود سیستم توزیع دارند. به عنوان مثال در کشور انگلستان نزدیک به ۷۳ درصد دلایل عدم تامین انرژی الکتریکی ناشی از عدم صحت عملکرد تجهیزات و نیروی انسانی در بخش توزیع بوده است. در کشور ما نیز این رقم حدود ۷۵ تا ۸۰ درصد برآورد شده است. از این رو، این بخش در شاخص های قابلیت اطمینان کل سیستم نقش عمده و محوری

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

را ایفا می کند. از دید فنی ، وظیفه سیستم توزیع عبارت است از دریافت انرژی از سیستم انتقال و تحویل آن به مصرف کنندگان نهایی با حفظ کیفیت مطلوب و نیز سطح مناسبی از قابلیت اطمینان (یعنی تعداد و مدت زمان خروجی ها در حد معقولی پایین باشد). انجام این وظیفه به صورت اقتصادی کاملاً دشوار است (به خصوص در سطوح ولتاژ پائین و در مناطق روستایی) زیرا معمولاً سیستم دارای ساختار شعاعی با خطوط هوایی است که در معرض شرایط محیطی مختلف قرار داشته و از این رو ، دچار خرابی های متعدد و طولانی می شود.

با برنامه ریزی مناسب سعی می شود سیستم را با کمترین هزینه ها در جهت بهبود ضریب اطمینان انرژی سوق دهند. با توجه به اینکه با سرمایه گذاری نسبتاً کمی در بخش توزیع می توان سطح پایداری کل شبکه را به نحو محسوسی افزایش داد، مطالعات پایداری در بخش توزیع به شکل فعال در دست پیگیری می باشد. ویژگی مهم تامین کنندگان شبکه توزیع تماس مستقیم با مشترکان است که با توجه به افزایش حق انتخاب مشترکان در محیط رقابتی جدید این ویژگی اهمیت بیشتری می یابد . از مهم ترین مسایل موجود در این رابطه تفاوت ارزش قابلیت اطمینان از دید مشترکان مختلف و در نتیجه سطوح مختلف قابلیت اطمینان مورد در خواست مشترکان است . صنعت برق به سوی محیطی رقابتی پیش می رود که در آن به مشترکان حق

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

انتخاب بیشتری داده می شود. به طور کلی مشترکان برق خواهان کاهش سطح قیمت ها و افزایش قابلیت اطمینان سیستم هستند.

اهمیت سیستم توزیع از دیدگاه قابلیت اطمینان : (۲)

• وقوع درصد بالای بی برقی مشترک در محدوده شبکه توزیع

• افزایش رو به رشد بارهای حساس و تغییر سطح انتظارات مصرف کننده، پیوستن شرکتهای توزیع به بازار خرده فروشی

نتیجه گیری از این فصل :

ارزیابی قابلیت اطمینان مسیری است در امتداد فرآیند طراحی و توسعه شبکه. در این مسیر استاندارد سازی و بهبود آن باید بعنوان بخش تفکیک ناپذیر، همواره مورد توجه قرار گیرد. بهبود قابلیت اطمینان پس از طراحی و تنها از طریق تغییر خط مشی های بهره برداری معمولاً هزینه بر و سخت است.

چند خاموشی کامل برق در سیستم های به هم پیوسته قدرت، تقدم در بهره برداری از یک سیستم قدرت منجر به موارد زیر شده است:

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

- سیستم را به طریقی مورد بهره برداری قرار داد که توان بصورت قابل اعتمادی عرضه گردد.

- در محدوده قیودی که با توجه به قابلیت اعتماد سیستم بر بهره برداری سیستم اعمال می گردد، سیستم باید به اقتصادی ترین صورت مورد بهره برداری قرار گیرد.

در محدوده محدودیت های طراحی اقتصادی، این وظیفه بهره برداران است که بتوانند قابلیت اطمینان سیستم را در هر مقطع زمانی حداکثر کنند.



برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

فصل ۳

روش های محاسبه ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم های قدرت

۳-۱ مدل سیستم تولید (۲)

۳-۱-۱ عدم دسترسی واحد تولیدی

پارامتر باید واحد تولیدی در ارزیاب ظرفیت ساکن، احتمال یافتن واحدی در خاموشی اجباری در فواصل زمانی آینده است. این احتمال در سیستمهای مهندسی بصورت عدم دسترسی واحد معرفی شده و در کاربردهای سیستم قدرت به صورت نرخ خاموشی اجباری واحد (FOR) شناخته می شود.

$$\text{دسترسی عدم } (FOR) = U = \frac{\lambda}{\lambda + \mu} = \frac{R}{M + R} = \frac{R}{T} = \frac{F}{\mu}$$

$$= \frac{\sum [\text{زمان توقف}]}{\sum [\text{زمان توقف}] + \sum [\text{زمان کار}]} \quad (1-3 \text{ الف})$$

$$\text{دسترسی پذیری } = A = \frac{\mu}{\lambda + \mu} = \frac{M}{M + R} = \frac{M}{T} = \frac{F}{\lambda}$$

$$= \frac{\sum [\text{زمان کار}]}{\sum [\text{زمان توقف}] + \sum [\text{زمان کار}]} \quad (1-3 \text{ ب})$$

که λ = نرخ انتظاری خرابی

μ = نرخ انتظاری تعمیر

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

$$M = \text{متوسط زمان تا خرابی} = MTTF = 1/\lambda$$

$$R = \text{متوسط زمان تا تعمیر} = MTTR = 1/\mu$$

$$M + R = \text{متوسط زمان بین خرابی ها} = MTBF = 1/F$$

$$F = \text{فرکانس دوره} = 1/T$$

$$T = \text{زمان دوره} = 1/F$$

مفاهیم دسترس پذیری و عدم دسترسی بطوریکه در معادلات ۱-۳ (الف) و (ب) نشان

داده شده، با دو مدل ساده نشان داده شده در ۳-۳ (الف) مرتبط است. این مدل

مستقیماً در یک واحد تولیدی بار پایه که در حال بهره برداری است یا بالاجبار از

سرویس می باشد، قابل استفاده است. خاموشی های با برنامه می بایست همانطور که بعداً

در این فصل نشان داده می شود، به طور جداگانه در نظر گرفته شود.

T رزرو متوسط زمان قطع بین دوره های نیاز.

D متوسط زمان در سرویس در موقع تقاضا.

PS احتمال خرابی راه اندازی.

این سیستم می تواند بوسیله یک فرایند مارکوف نشان داده شود.

$$P = \frac{\mu T [D\lambda + 1 + D[\mu + 1/T]]}{A}$$

که

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

$$A = (D\lambda + P_s) \left[(\mu T + 1) + \left(\mu + \frac{1}{T} \right) \right] + \left[(1 - P_s) D \left(\mu + \frac{1}{T} \right) \right] (\mu(T + D))$$

$$P_1 = \frac{D\lambda + P_s}{A}$$

$$P_2 = \frac{D\mu(1 - P_s + \mu D + D/T)}{A}$$

$$P_3 = \frac{D(\mu + 1/T)(D\lambda + P_s)}{A}$$

قراردادی $FOR = \frac{P_1 + P_3}{P_1 + P_2 + P_3}$

در حالتی که یک واحد بطور ناپیوسته بهره برداری شود، احتمال شرطی که یک واحد

برای تقاضای رخ داده، ر دسترس نخواهد بود، P می باشد.

$$P = \frac{P_3}{P_2 + P_3}$$

$$P = \frac{(\mu + 1/T)(D\lambda + P_s)}{\mu[D(\mu + 1/T) + D\lambda(\mu + 1/T) + P_s/T]}$$

برای یک دوره زمانی نسبتاً طولانی،

$$\hat{P}_2 = \frac{\text{زمان سرویس}}{\text{دسترسی} + \text{اجباری} + \text{زمان خاموشی}} = \frac{ST}{AT + FOT}$$

$$(\hat{P}_1 + \hat{P}_2) = \frac{FOT}{AT + FOT}$$

به معنی

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

$$F = \frac{P_3}{P_1 + P_3} = \frac{(\mu + 1/T)}{(1/D + \mu + 1/T)} = \frac{(1/R + 1/T)}{(1/D + 1/R + 1/T)}$$

که $R = 1/\mu$.

نرخ خاموشی اجباری شرطی P می تواند بصورت زیر نشان داده شود.

$$P = \frac{F(P_1 + P_3)}{P_2 + F(P_1 + P_3)} = \frac{F(FOT)}{ST + F(FOT)}$$

احتمال شرطی P کاملاً به تقاضای قرار گرفته روی واحد بستگی دارد.

۳-۱-۲ جداول احتمالاتی خاموشی ظرفیت

مدل تولید مورد نیاز روش از دست رفتن بار، گاهی اوقات بعنوان جدول احتمالاتی

خاموشی ظرفیت نامیده می شود. همانطور که از اسم آن مشخص است، این جدول یک

آرایه ساده سطوح ظرفیت و احتمال مرتبط با وجود آن است.

۳-۱-۳ یک الگوریتم بازگشتی برای ساخت مدل ظرفیت

مدل ظرفیت می تواند به کمک الگوریتم ساده که همچنین می تواند برای حذف یک

واحد از مدل نیز استفاده گردد، ساخته شود. همچنین این روش می تواند برای یک

واحد چند حالت استفاده گردد، یعنی واحدی که می تواند در یک یا بیشتر حالت خروجی

جزیی یا نیمه ظرفیت، بعلاوه حالت های کاملاً در حال کار یا کاملاً از کار افتاده وجود

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

داشته باشد. این روش برای واحد دو حالتی اضافی که حالتی معمول برای واحد چند حالتی است نشان داده شده است.

وضعیت ۱ بدون حالت های نیمه ظرفیت

احتمال تجمعی یک حالت خاموشی ظرفیت خاص XMW بعد از اینکه یک واحد ظرفیت CMW و نرخ خاموشی اجباری U اضافه می شود، بصورت زیر داده می شود.

$$P(X) = (1-U)P'(X) + (U)P'(X-C) \quad 3-2$$

که $P'(X)$ و $P(X)$ احتمالات تجمعی حالت خاموشی ظرفیت XMW قبل و بعد از

اینکه واحد اضافه شود را نشان می دهد. عبارت فوق با تنظیمات $P'(X)=1$ برای

$X \leq$ و در غیر این صورت $P'(X)=0$ مقدار دهی اولیه می شود.

وضعیت ۲ حالت های نیمه ظرفیت

معادله (3-2) می تواند بصورت زیر برای ارائه واحد چند حالتی اصلاح شود.

$$P(X) = \sum_{i=1}^n p_i P'(x-c_i) \quad (3-3)$$

که n = تعداد حالت های واحد.

C_i = خاموشی ظرفیت حالت i برای واحدی که اضافه شده.

P_i = احتمال وجود حالت i واحد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

وقتی $n = 2$ معادله $(۳-۲)$ به معادله $(۲-۲)$ تبدیل می شود.

۳-۱-۴ الگوریتم بازگشتی برای حذف واحد:

واحدهای تولیدی بطور دوره‌ای برای تعمیرات اساسی واحد و تعمیرات پیشگیرانه از مدار خارج می‌شوند. در خلال این خاموشی‌های برنامه‌ریزی شده، واحدها نه برای سرویس دادن در دسترس هستند و نه خراب شده‌اند. این وضعیت، یک مدل ظرفیت جدید نیاز دارد که واحدی در حالت خاموشی برنامه‌ریزی شده است را شامل نشود.

$$p(x) = (1-u)p'(x) + (u)p'(x-c) \quad (۳-۲)$$

$$p'(x) = \frac{p(x) - (u)p'(x-c)}{(1-u)} \quad ۳-۴$$

رابطه برای جدا کردن یک واحد چند حالتی از رابطه $(۳-۲)$ بدست می‌آید:

$$p(x) = \sum_{i=1}^n p_i P'(X - C_i) \quad (۳-۳)$$

$$P'(X) = \frac{P(X) - \sum_{i=2}^n p_i P'(X - C_i)}{P_1} \quad (۳-۵)$$

۳-۱-۵ روش های دیگر ساخت مدل:

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

اگر سیستم خیلی بزرگ باشد توزیع ناپیوسته خاموشی های ظرفیت می تواند بوسیله یک توزیع پیوسته تقریب زده شود. چون اندازه سیستم افزایش می یابد، چنین توزیعی با توزیع نرمال تقریب زده می شود.

نتایج بدست آمده به کمک مدل پیوسته خاموشی های ظرفیت سیستم وقتی با آنچه که به کمک روش بازگشتی تهیه شده مقایسه می شوند دارای دقت مناسبی نیستند. بنابراین [21] SCHENK – RAU یک روش تبدیل فوریه بر پایه تابع توزیع GRAM – CHARLIER برای بهبود دقت مدل پیوسته پیشنهاد داده اند. تشریح کامل ریاضی داده می شود. روش گام به گام و بطور خلاصه در زیر آورده می شود.

اگر

$$C_i = \text{ظرفیت واحد } i \text{ بر حسب MW.}$$

$$q_i = \text{نرخ خاموشی اجباری واحد } i.$$

$$n = \text{تعداد واحدهای تولید.}$$

گام ۱ مقادیر زیر برای هر واحد در سیستم محاسبه کنید.

$$M_1(i) = C_i q_i$$

$$M_2(i) = C_i^2 q_i$$

$$M_3(i) = C_i^3 q_i$$

$$M_4(i) = C_i^4 q_i$$

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

$$V^2_i = m_2 (i) - m^2_1 (i)$$

$$M_3 (i) = m_3 (i) - 3m_1 (i) m_2 (i) + 2m^3_1 (i)$$

$$M_4 (i) = m_4 (i) - 4m_1 (i) m_3 (i) + 6m^2_1 (i) m_2 (i) - 2m^4_1 (i)$$

گام ۲ از نتایج گام ۱ پارامترهای زیر را محاسبه کنید.

$$M = \sum_{i=1}^n M_1 (i)$$

$$V^2 = \sum_{i=1}^n V^2_i$$

$$M_3 = \sum_{i=1}^n M_3 (i)$$

$$M_4 = \sum_{i=1}^n (M_4 (i) - 3V^4_i) + 3V^4 M_1 (i)$$

$$G_1 = M_3 / V^3$$

$$G_2 = (M_4 / V^4) - 3$$

گام ۳ از نتایج گام ۲ و برای هر خاموشی ظرفیت دلخواه XMW عبارات زیر را محاسبه

کنید:

$$Z_1 = \frac{X - M}{V}$$

$$Z_1 = \frac{X + M}{V}$$

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

بر اساس مقادیر نامی Z_2 سه حالت در نظر گرفته می شود.

حالت (۱) اگر $Z_2 \leq 2$ باشد

$$N(z) = \frac{1}{\sqrt{(2\pi)}} e^{-\frac{z^2}{2}} \quad -\infty < z < \infty$$

احتمال [خاموشی ظرفیت $xMW \leq$] = ناحیه ۱ + ناحیه ۲

حالت ۲ اگر $Z_2 \leq 5$ ناحیه ۱ و ۲ را همانند حالت ۱ محاسبه کنید بعلاوه عبارات زیر

محاسبه گردند.

$$N^{(2)}(Z_i) = (Z_i^2 - 1)N(Z_i)$$

$$N^{(3)}(Z_i) = (-Z_i^3 + 3Z_i)N(Z_i)$$

$$N^{(5)}(Z_i) = (-Z_i^5 + 10Z_i^3 - 15Z_i)N(Z_i)$$

$$K_i = G_1 - \frac{1}{6} N^{(2)}(Z_i) - \frac{G_2}{24} N^{(3)}(Z_i) - \frac{G_1^2}{72} N^{(5)}(Z_i)$$

که ۱ مقادیر ۱ و ۲ را می گیرد.

احتمال خاموشی ظرفیت xMW یا بیشتر بصورت زیر داده می شود.

احتمال [خاموشی ظرفیت $xMW \leq$] = ناحیه ۱ + ناحیه ۲ + $K_2 + K_1$

حالت ۳ اگر $Z_2 > 5$

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

برای این حالت تنها ناحیه ۱ از حالت ۱ برای محاسبه $K1$ از حالت ۲ استفاده می شود.

ناحیه ۲ و $K2$ می تواند صرف نظر شود چون مقادیر عددی در این رنج خیلی کوچک

هستند. احتمال مورد نیاز برای xMW داده شده بصورت زیر ارائه می شود:

احتمال [خاموشی ظرفیت $xMW \leq$] ناحیه $K1 + 1 =$

$$M_1(i) = c_i q_i + \sum_{k=1}^r c_{ik} q_{ik}$$

$$M_2(i) = c_i^2 q_i + \sum_{k=1}^r c_{ik}^2 q_{ik}$$

$$M_3(i) = c_i^3 q_i + \sum_{k=1}^r c_{ik}^3 q_{ik}$$

$$M_4(i) = c_i^4 q_i + \sum_{k=1}^r c_{ik}^4 q_{ik}$$

که

$FOR = qi$ برای خاموشی ظرفیت کامل.

$۲ =$ تعداد حالت های نیمه ظرفیت.

$FOR = qik$ های حالت های جزئی ظرفیت.

$cik =$ ظرفیت های حالت های جزئی ظرفیت.

(۳-۲) شاخص های از دست دادن بار (۲)

(۳-۲-۱) مفاهیم و روش های ارزیابی

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

ساده ترین مدل بار و مدلی که به صورت گسترده استفاده می شود، مدلی است که در آن هر روز بوسیله بارپیک روزانه اش ارائه می شود.

در این روش، جدول احتمالاتی خاموشی ظرفیت سیستم با مشخصه بار ترکیب می شود تا ریسک از دست دادن بار انتظاری را ارائه نماید. اگر منحنی تغییرات بارپیک روزانه استفاده شود، واحدها برحسب روز و اگر منحنی دوره های بار استفاده شود برحسب ساعت هستند.

بارهای مجزای پیک روزانه می تواند به همراه جدول احتمالاتی خروج ظرفیت جهت بدست آوردن تعداد روزهای موجود در یک دوره مشخص که در آن دوره پیک بار روزانه از ظرفیت موجود تجاوز خواهد کرد، استفاده شوند. در این حالت شاخصی با عنوان امید ریاضی از دست دادن بار (LOLE) طراحی می شود.

$$LOLE = \sum_{i=1}^n P_i (C_i - L_i) \quad \text{days / period} \quad (3-6)$$

که C_i = ظرفیت موجود در روز i .

L_i = بار پیک پیش بینی در روز i .

$P_i (C_i - L_i)$ = احتمال از دست دادن بار در روز i . این مقدار مستقیماً از جدول

احتمال تجمعی خاموشی ظرفیت تهیه می شود.

همچنین شاخص LOLE می تواند به کمک منحنی تغییرات بار پیک روزانه تهیه شود.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

به طور ریاضی، سهم هر خاموشی ظرفیت QK در LOLE کل برای دوره مطالعه بصورت

$$LOLE = \sum_{k=1}^n p_k t_k \quad \text{واحد زمان} \quad (3-7)$$

مقادیر PK در رابطه (۷-۲) احتمالات تکی مربوط به حالت های خاموشی ظرفیت هستند. این رابطه را می توان برای استفاده از احتمالات حالت تجمعی اصلاح کرد. در این حالت

$$LOLE = \sum_{k=1}^n (t_k - t_{k-1}) p_k \quad (3-8)$$

توجه PK = احتمال خاموشی تجمعی در حالت ظرفیت OK.

اگر مشخصه بار منحنی تداومی بار باشد، مقدار LOLE بر حسب ساعت است. اگر از منحنی تغییرات بارپیک روزانه استفاده شود، LOLE برای دوره مطالعه بر حسب روز می شود.

۳-۳) خروجی های برنامه ریزی شده: (۲)

$$LOLE_a = \sum_{p=1}^n (LOLE_p) \quad (3-9)$$

اگر زمان دقیق در مدار قرار گرفتن واحد جدید نامشخص باشد می توان آن را بصورت توزیع و براساس دوره نشان داد، که با استفاده از رابطه زیر ارائه می گردد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

$$LOLE_p = (LOLE_{pa})a + (LOLE_{pu})u \quad (3-10)$$

که $LOLE_p$ = مقدار $LOLE$ دوره.

$LOLE_{pa}$ = مقدار $LOLE$ دوره به همراه واحد.

$LOLE_{pu}$ = مقدار $LOLE$ دوره بدون واحد.

a = احتمال در مدار قرار گرفتن واحد.

u = احتمال در مدار قرار نگرفتن واحد.

هنوز شانس در مدار قرار گرفتن واحد وجود دارد. که این در مقدار $LOLE_{pa}$ قرار می گیرد.



(۳-۴) روشهای ارزیابی بر پایه دوره (۲)

روش پایه $LOLE$ با توجه به انواع مدل های بار و روش های تعمیراتی که می توان اعمال کرد، بی نهایت انعطاف پذیر است.

سه رویکرد زیر برای روش مورد استفاده در $LOLE$ جهت برآورد شاخص ریسک سالیانه بیان شود:

(الف) در نظر گرفتن تعمیرات بصورت ماهیانه (یا دوره ای).

(ب) بصورت سالانه و با صرف نظر کردن از تعمیرات.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

(ج) براساس بدترین دوره.

در روش ماهیانه و با فرض ظرفیت ثابت برای دوره، جدول احتمال خروج ظرفیت با مشخصات بار موردنظر ترکیب می شود. اگر ظرفیت در دست تعمیر در طول ماه ثابت نباشد، می توان ماه را به چندین بازه زمانی که ظرفیت ثابت دارد، تقسیم کرد.

در روش سالیانه با صرف نظر از تعمیرات، پیک سالیانه پیش بینی شده و مشخصات بار سیستم با جدول احتمال خروج ظرفیت سیستم برای ارائه سطح ریسک سالیانه ترکیب می شوند. فرض اساسی در این روش اینست که ظرفیت ثابتی برای تمام دوره وجود دارد. دسترس این فرض به زمان افزایش واحد تولید، تعمیرات برنامه ریزی شده و سطوح بار ماهیانه مرتبط با پیک سالیانه بستگی دارد. اگر کل سال بتواند به فصول پر بار و کم بار تقسیم شود، تعمیرات با برنامه ممکن است تماماً در دوره آخر برنامه ریزی شود. ممکن است سهم فصل کم بار در ریسک نسبتاً کم باشد و بنابراین فرض ظرفیت ثابت قابل قبول می شود.

در بعضی حالتها، ممکن است سطح بار در یک فصل یا حتی یک ماه بخصوص، خیلی زیاد باشد. که این، مقدار سالیانه را شکل می دهد. معیار قابلیت اطمینان برای چنین سیستمی را می توان تنها به کمک مقدار "بدترین دوره" بدست آورند.

(۳-۵) عدم قطعیت در پیش بینی بار (۲)

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۱- روش ۱

عدم قطعیت در پیش بینی بار در محاسبات ریسک را می توان با تقسیم توزیع احتمالی پیش بینی بار به بازه های دسته بندی شده ای که تعداد آنها به دقتشان بستگی دارد، لحاظ گردد. ناحیه هر بازه، نشان دهنده احتمال مقدار متوسط بار در آن قسمت است. LOLE برای هر شکل بار، توسط بازه و ضرب در احتمال وجود آن بار محاسبه می شود. مجموع این مقادیر، LOLE بار پیش بینی شده را نشان می دهد. اگر عدم قطعیت بار پیش بینی شده افزایش یابد، سطح ریسک محاسبه شده افزایش می یابد.

۲- روش ۲

عدم قطعیت در مقدار LOLE را می توان به کمک روش دیگری نیز بدست آورد. مشخصات بار برای ایجاد پروفیل باری که شامل عدم قطعیت است، اصلاح شود. در این صورت این مشخصه بار فردی با جدول احتمال خروج ظرفیت برای محاسبه شاخص LOLE ترکیب می شود. اگر عدم قطعیت در یک مقدار مشخص ثابت باشد و شکل بار بدون تغییر بماند آنوقت منحنی بار اصلاح شده را می توان برای دسته ای از مطالعات با صرفه جویی در زمان محاسبات به کار برد.

۳-۶) عدم قطعیت در نرخ خروج اجباری (۲)

۳-۶-۱) روش تحقیق

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

$$\begin{aligned}
 P(X) &= (1-r)P'(X) + rP'(X-C) \\
 Cov[P(X), P(Y)] &= [(1-r)^2 + V]Cov[P'(X), P(Y)] \\
 &+ [r(1-r) - v]\{Cov[P'(X), P'(Y-C)] \\
 &+ Cov[P'(X-C), P'(Y)]\} \\
 &+ [r^2 + v]Cov[P'(X-C), P(Y-C)] \\
 &+ v[P'(X)P'(Y) - P'(X)P'(Y-C) \\
 &- P'(X-C)P'(Y) + P'(X-C)P'(Y-C)]
 \end{aligned}$$

که:

X و Y = سطوح خروج ظرفیت

P(X) = احتمال خروج ظرفیت XMW یا بیشتر بعد از افزودن واحد

P'(X) = احتمال خروج ظرفیت XMW یا بیشتر بعد از افزودن واحد

Cov[P(X), P(Y)] = کوواریانس P(X) و P(Y) بعد از افزودن واحد

Cov[P'(X), P'(Y)] = کوواریانس P'(X) و P'(Y) بعد از افزودن واحد

r = مقدار مورد انتظار FOR برای واحد اضافه شده

C = ظرفیت واحد اضافه شده

v = واریانس FOR برای واحد اضافه شده

شرایط اولیه قبل از افزودن هر واحد $P(X \leq 0) = 1/0$ و $P(X > 0) = 0$ و $Cov[P(X), P(Y)]$

برای همه X و Y است.

۳-۶-۲ روش تقریبی

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

روش مبتنی بر بسط سری تیلور یک تابع چند متغیره برای محاسبه عناصر ماتریس

کوواریانس مرتبط با جدول احتمال خروج ظرفیت می توان بکار برد. فرمول مورد نیاز

بصورت زیر داده می شود

$$\begin{aligned} Cov[P(X), P(Y)] &\cong \sum_{i=1}^m \left(\frac{\partial P(X)}{\partial r_i} \right) \left(\frac{\partial P(Y)}{\partial r_i} \right) Var[r_i] \\ &+ \sum_{i=1}^m \sum_{j=i+1}^m \left(\frac{\partial^2 P(X)}{\partial r_i \partial r_j} \right) \left(\frac{\partial^2 P(Y)}{\partial r_i \partial r_j} \right) Var[r_i] Var[r_j] \end{aligned}$$

که m معادل تعداد واحدهای تولیدی است. مشتق های جزئی مورد استفاده در فرمول

فوق به کمک روابط زیر محاسبه می شوند:

$$\frac{\partial P(X)}{\partial r_i} = P'(X - C_i) - P'(X)$$

$$\frac{\partial^2 P(X)}{\partial r_i \partial r_j} = P''(X - C_i - C_j) + P''(X) - P''(X - C_i) - P''(X - C_j)$$

که:

$$P'(X) \text{ و } P''(X) = \text{عناصری در جدول احتمال}$$

۳-۶-۳ محاسبات LOLE

متوسط و واریانس LOLE بصورت زیر بدست می آید:

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

$$E[\text{LOLE}] = \sum_{i=1}^m E[P_i(C_i - X_i)]$$

$$\text{Var}[\text{LOLE}] = \sum_{i=1}^m \sum_{j=1}^n \text{Cov}[P_i(C_i - X_i)P(C_j - X_j)]$$

که:

n = تعداد روزها در دوره مطالعه

C_i = ظرفیت در دسترس در روز i

X_i = بار پیک پیش بینی در روز i

$E[P_i]$ = مقداری انتظاری احتمال حذف بار در روز i

$\text{Cov}[P_i, P_j]$ = کوواریانس احتمالات حذف بار در روز i و روز j

۳-۶-۴) ملاحظات اضافی

اگر واحدهای نیمه ظرفیت به مدل ظرفیت اضافه شوند، روش "دقیق" فرموله کردن مساله مشکل می شود. اما روش "تقریبی" مستقیماً قابل اعمال است و به تعداد حالت های نیمه ظرفیت مورد استفاده بستگی ندارد. به عنوان یک نتیجه، درک اینکه یک توزیع مرتبط با پارامترهای LOLE محاسبه شده وجود دارد، حائز اهمیت است. این توزیع بستگی به تغییرپذیری ذاتی دو پارامتر اصلی عدم قطعیت پیش بینی بار و نرخ های خروج اجباری هر واحد تولید دارد. مقدار انتظاری پارامتر LOLE محاسبه شده به عنوان معیار قراردادی برای ارزیابی ظرفیت استفاده می شود. عدم قطعیت مربوط به

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

پیش‌بینی بار توسط آرایش ظرفیت طراحی شده آینده، در نظر گرفته می‌شود که فاکتور مهمی است که باید در ارزیابی بلندمدت سیستم در نظر گرفته شود.

(۳-۷) شاخصهای از دست رفتن انرژی (۲)

(۳-۷-۱) شاخصهای ارزیابی انرژی

روش LOLE استاندارد، منحنی تغییرات بار پیک روزانه منفرد را برای محاسبه تعداد روزهای مورد انتظار در دوره‌ای که بار پیک روزانه از میزان ظرفیت منصوبه افزایش یابد، بکار می‌رود. همچنین شاخص LOLE می‌تواند به کمک منحنی تداومی بار یا مقادیر ساعتی محاسبه شود. ناحیه زیر منحنی تداومی بار، انرژی مورد استفاده در یک دوره خاص را نشان می‌دهد و می‌تواند در محاسبه انرژی تامین نشده مورد انتظار به دلیل ظرفیت نصب شده ناکافی، بکار رود.

همچنین نتایج این روش می‌تواند به عنوان نسبت احتمالی بین انرژی بار قطع شده بار ناشی از کمبودهای ظرفیت در دسترس تولید و کل انرژی بار مورد نیاز برای تامین نیازهای سیستم، بیان گردد. برای منحنی تداومی بار داده شده این نسبت، مستقل از دوره زمانی، که معمولاً یک ماه یا یک سال است، می‌شود. معمولاً این نسبت عدد خیلی کوچکی کمتر از یک است و می‌تواند بعنوان "شاخص انرژی عدم قابلیت اطمینان" بیان شود.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

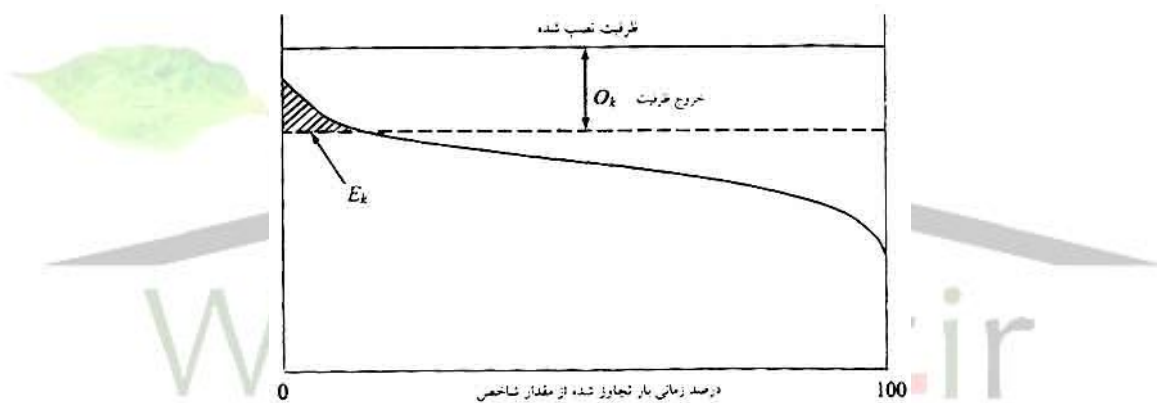
هر خروج ظرفیت تولید بیشتر از مقدار ظرفیت رزرو، قطع انرژی بار سیستم را نتیجه می دهد.

اگر:

O_k : دامنه مقدار ظرفیت خارج شده

P_k : احتمال خروج ظرفیت معادل با O_k

E_k : قطع انرژی بوسیله خروج ظرفیت معادل با O_k



شکل ۱-۳ قطع انرژی بخاطر خروج قسمتی از ظرفیت نصب شده

این قطع انرژی با ناحیه هاشورزده در شکل فوق بیان می شود.

احتمال انرژی قطع شده $E_k P_k$ است. مجموع اینها، برابر کل انرژی قطع شده مورد انتظار

یا امید ریاضی انرژی از دست رفته LOEE است که:

$$LOEE = \sum_{k=1}^n E_k P_k \quad ۲-۱۱$$

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

سپس این مقدار با بکار گرفتن انرژی کل زیر منحنی تداومی بار که به مقدار E طراحی شده، نرمالیزه می شود.

$$LOEE_{p,u} = \sum_{k=1}^n \frac{E_k P_k}{E} \quad 2-12$$

مقدار پریونیت $LOEE$ ، نسبت بین احتمال قطع انرژی بار بخاطر کمبود ظرفیت تولید در دسترس و کل انرژی بار مورد نیاز جهت تامین تقاضای سیستم را نشان می دهد. در این صورت شاخص انرژی قابلیت اطمینان EIR بصورت

$$EIR = 1 - LOEE_{p,u} \quad 2-13$$

در هر حال مهم این است که سیستمهای توان الکتریکی آینده بجای محدودیت توان یا ظرفیت، بصورت انرژی محدود باشند و بنابراین شاخصهای آینده ممکن است بجای تمرکز بر روی توان و ظرفیت، مبتنی بر انرژی باشند.

۳-۷-۲) انرژی مورد انتظار تامین نشده

مفهوم پایه ای انرژی قطع شده مورد انتظار می تواند در بر آورد انرژی انتظاری که توسط هر واحد در سیستم مورد استفاده قرار گیرد و در نتیجه روش نسبتاً ساده ای را برای مدلسازی هزینه ارائه می کند.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۳-۷-۳) سیستمهای انرژی محدود شده

واحدهای تولیدی کم ذخیره کوتاه مدت به ازای محرک اولیه خود دارند می توانند در پیک سائی مورد استفاده قرار گیرند و بنابراین میزان تقاضا از واحدهای خیلی بزرگ کاهش می یابد. روش اعمالی در این حالت، اصلاح مدل بار به کمک توزیعهای ظرفیت و انرژی محدود شده واحد ذخیره انرژی است و سپس روشی که قبلاً برای واحدهای بدون محدودیت انرژی اعمال می شود.

۳-۸) مطالعات عملی سیستم (۲)

روشها و الگوریتمهایی که در این فصل نشان داده شده برای تحلیل سیستمهای کوچک و بزرگ مناسب هستند. سیستمهای عملی نوعی، شامل تعداد زیادی از واحدهای تولید هستند و معمولاً نمی توان آن ها را با محاسبات دستی تحلیل کرد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

فصل ۴

جنبه های توان راکتیو در ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم های قدرت

بخش (۱-۴) : پخش توان راکتیو (۱)

۱-۱-۴) شاخص های توان راکتیو

چندین حالت وجود دارد که توان راکتیو را با عملکرد توان اکتیو متمایز می سازد که بایستی از نظر ارزیابی قابلیت اطمینان بررسی گردد. ابتدا آنکه انتقال توان راکتیو در یک فاصله طولانی مناسب نیست زیرا تلفات توان راکتیو در خطوط انتقال زیاد است و ولتاژ باس به توان راکتیو خیلی حساس است. بنابراین کمبود توان راکتیو معمولاً بطور داخلی در شبکه های فشار ضعیف جبران شده است. دوم نقش اصلی توان راکتیو برای حفظ ثبات و امنیت ولتاژ سیستم های قدرت می باشد. بنابراین تأثیر توان راکتیو در قابلیت اعتبار سیستم از نظر انرژی توزیع نشده غیر مستقیم است و بایستی بر مبنای کمبود توان راکتیو و نقص در ولتاژ محاسبه گردد. در نهایت تلفات توان راکتیو طبق پیکربندی (تنظیمات) سیستم و شرایط عملکرد تغییر می کند. نیازهای توان راکتیو برای احیای ولتاژ بعد از یک خطا شدیداً وابسته به حفظ توزیع توان راکتیو در یک سیستم قدرت است. به منظور تعیین منطقی سرعت جاری شدن بار اکتیو و راکتیو بعد

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

از خطا، شاخص های توان اکتیو و راکتیو بر اساس ولتاژ باس و ارتباط آنها بایستی در نظر گرفته شوند.

۲-۱-۴) کنترل و عرضه بار تحت ولتاژ

تثبیت ولتاژ باس موضوع مهمی در عملکرد سیستم قدرت است و بایستی در ارزیابی قابلیت اطمینان در نظر گرفته شود. چندین تکنیک برای حل مشکل مربوط به تثبیت ولتاژ با کمبود توان راکتیو وجود دارد. که در فصل ۱ در مورد آن بحث شد.

لازم به ذکر است که محدوده ولتاژ در برق ایران طبق دستورالعمل های ثابت بهره برداری وزارت نیرو بصورت زیر قابل تعریف است: (۳)

الف) ولتاژ عادی: مقدار ولتاژ نامی سیستم بین 0.98 p.u تا 1.02 p.u باشد

ب) ولتاژ غیر عادی: افزایش ولتاژ تا 1.05 p.u و کاهش آن تا 0.9 p.u

ج) ولتاژ غیر قابل تحمل: افزایش بیش از 1.05 p.u و کاهش بیش از 0.9 p.u

که دستورالعمل های ثابت بهره برداری در مواجهه با هر کدام از شرایط بالا برای هر گروه وظایفی به شرح زیر اعمال کرده است:

ولتاژ عادی:

از نظر بهره برداری این محدوده ولتاژ قابل قبول بوده و مسؤلیت تصحیح آن به عهده مراکز کنترل دیسپاچینگ مناطق می باشد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

ولتاژ غیر عادی:

در این هنگام مراکز کنترل دیسپاچینگ مناطق موظفند با بکارگیری کلیه امکانات مگاواری ولتاژ شبکه را به حالت عادی خود بازگردانند. در صورت تداوم شرایط تاحد مرز ولتاژ غیر قابل تحمل نیاز به اعمال خاموشی نمی باشد. لذا مراکز کنترل دیسپاچینگ مناطق با توجه به روند تغییرات مصرف در منطقه می تواند در پست هایی که با ولتاژ غیر عادی مواجه هستند نسبت به اعمال خاموشی در جهت مهار ولتاژ در محدوده غیر عادی و پیشگیری از کاهش آن تا حد غیر قابل تحمل اقدام نمایند.

در این حالت مسؤلین پستها موظف هستند در سریعترین زمان ممکن با استفاده از امکانات مگاواری اقدام به کنترل ولتاژ کنند. در صورت تداوم شرایط و افت ولتاژ بیشتر از $1.0 p.u$ / مسؤلین پستها (اپراتوران) بایستی اقدام به قطع تدریجی بار نمایند.

بخش ۲-۴: شاخصهای قابلیت اطمینان و بررسی کردن احتمال (۱)

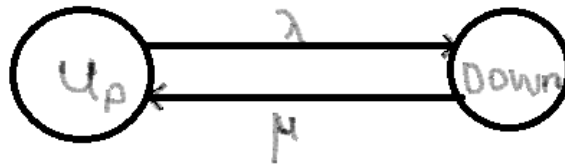
۱-۲-۴) اجزاء مدل قابلیت اطمینان

یک بخش از سیستم همچون ژنراتور، خط انتقال یا جبرانگر توان راکتیو می تواند با استفاده از الگوی اعتبار دو حالتی ارائه گردد همانطوریکه در شکل ۱-۳ نشان داده شده است سرعت در دسترس بودن (دسترس پذیری) A و عدم دسترسی U یک بخش

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

می تواند بر مبنای شکست آن λ (یا نرخ انتظار خرابی) و سرعت اصلاح (نرخ انتظاری

تعمیر) μ با استفاده از معادلات [۳-۱] و [۳-۲] محاسبه شوند.



شکل ۴-۱ مدل دو منطقه از یک مولفه

$$3-1) A = \frac{\mu}{\lambda + \mu}$$

$$3-2) U = \frac{\lambda}{\lambda + \mu}$$

۴-۲-۲) پارامترهای قابلیت اطمینان سیستم

برای یک سیستم با N واحد مستقل، احتمال وضعیت P_i و سرعت انحراف λ_i ، فراوانی

F_i و کل سیستم موجود ظرفیت انرژی واقعی P_i برای وضعیت i با بخشهای رو به

تحلیل (برای خط در M بخش) می توانند با استفاده از معادلات زیر تعمیم گردند.

$$3-3) P_i = \prod_{j=m+1}^N A_j \prod_{j=1}^M u_j$$

$$3-4) \lambda_i = \sum_{j=M+1}^N \lambda_j + \sum_{j=1}^M \mu_j$$

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

$$3-5) F_i = p_i \lambda_i$$

$$3-6) P_i = \sum_{k=1}^{Ng_i} P_k$$

که در آن $\mu_j, \lambda_j, U_j, A_j$ به ترتیب در دسترس پذیری، در دسترس نبودن، سرعت شکست، سرعت اصلاح بخش j ، توان اکتیو ژنراتور k می باشد و Ng_j تعداد ژنراتورهای موجود در سیستم برای وضعیت i می باشد. بایستی بخاطر داشت که احتمال وضعیت بایستی برای ناتوان بودن دلیل معمولی وفق داده شود.

۳-۲-۴) شاخصهای قابلیت اطمینان

به منظور فراهم کردن اطلاعات مربوط به اعتبار در هر دو سیستم توان اکتیو و رآکتیو برای طراحان و بهره برداران سیستم، قطع کننده های مورد نظر بار الکتریکی توان اکتیو و رآکتیو در هنگام خطاها در توان رآکتیو به ترتیب با $ELCP$, $EQCP$ تعریف شده است. قطع کننده های مورد نظر بار الکتریکی توان اکتیو و رآکتیو به موجب خطاها در توان رآکتیو یا احتمال بروز خطا در ولتاژ به ترتیب با $ELCQ$, $EQCQ$ تعریف شده اند. انرژی مورد نظر تأمین نشده به موجب خطا در توان اکتیو و رآکتیو به ترتیب با $EENSP$ و $EENSQ$ داده شده اند. var مورد نظر به موجب برطرف نشدن خطای

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آر م سایت و به همراه فونت های لازم

مورد نظر موجب خطا در ولتاژ با EVarS تعریف شده است. این اندیسها می توانند با

استفاده از معادلات زیر تعریف گردند.

$$۴-۷) ELC_p = \sum_{i=1}^{NC} LCP_i \times F_i$$

$$۴-۸) ELC_Q = \sum_{i=1}^{NC} LCQ_i \times F_i$$

$$۴-۹) EQC_p = \sum_{i=1}^{NC} QCP_i \times F_i$$

$$۴-۱۰) EQC_Q = \sum_{i=1}^{NC} QCQ_i \times F_i$$

$$۴-۱۱) EENS_p = \sum_{i=1}^{NC} LCP_i \times p_i \times 8760$$

$$۴-۱۲) EENS_Q = \sum_{i=1}^{NC} LCQ_i \times p_i \times 8760$$

$$۴-۱۳) EVNS_p = \sum_{i=1}^{NC} QCP_i \times p_i \times 8760$$

$$۴-۱۴) EVNS_Q = \sum_{i=1}^{NC} QCQ_i \times p_i \times 8760$$

$$۴-۱۵) EVarS = \sum_{i=1}^{NC} VarSQ_i \times p_i \times 8760$$

که در آنها NC تعداد کلی احتمالات بررسی شده است. به ترتیب LCPI و QCPI و

قطعی های بار اکتیو و راکتیو به موجب خطا در توان اکتیو برای وضعیت A هستند.

LCQI و QCQI به ترتیب قطعی های بار الکتریکی اکتیو و راکتیو به موجب نقصان

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

(خطا) در توان راکتیو برای وضعیت i می باشند و Var SQi نقصان Var است که باعث خطا در ولتاژ برای وضعیت i شده است.

نقصان Var ایستگاه مورد نظر می تواند برای انتخاب موقعیت بهینه برای نصب قطع کننده های راکتیو اضافی در طراحی و عملکرد سیستم بکار رفته باشد.

۴-۲-۴) بررسی احتمال و فیلترینگ

تعداد وضعیتهای عملکرد برای یک سیستم بزرگ واقعی در زمان بررسی نواقص برای منحنی ساعتی برای یک سال بی نهایت زیاد است. بنابراین بررسی کردن احتمال بایستی برای کم کردن تعداد وضعیتهای بررسی شده بر مبنای درستی خاص بکار رفته باشد. عمده تکنیک های موجود برای انتخاب احتمال در ارزیابی قابلیت اطمینان بر مبنای احتمالات در وضعیتهای پیشامده هستند. خطاها یا احتمالات زیاد به مقدار داده شده با استفاده از تکنیک انتخابی وضعیت، بررسی و تعیین خواهد شد. در تجزیه و تحلیل امنیت، تکنیکهای مختلفی برای تقلیل زمان محاسبه برای بررسی زمان واقعی مطرح شده اند.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

بررسی نیاز ویژه ارزیابی قابلیت اطمینان شاخص پرداختن به احتمال در این مقاله بر مبنای ترکیبی از احتمال وضعیت و شاخص عملکرد تعریف شده اند. شاخصهایی برای فیلتر کردن حالت های زیاد احتمال به این طریق می باشد.

برای یک پیشامد در دو ژنراتور دچار خطا (قطع شده) اندیس شدت، نسبت توان کلی اکتیو ژنراتورهای قطع شده بر کل بار الکتریکی اکتیو سیستم در حالت نرمال است. برای یک پیشامد (خطا) در دو خط قطع شده اندیس شدت، نسبت کل جریان در خط قطع شده بر کل جریان سیستم در حالت نرمال است.

برای یک پیشامد در یک خط قطع شده بر اثر خطا و یک ژنراتور قطع شده این اندیس نسبت بار اکتیو سیستم خط قطع شده به علاوه بار اکتیو ژنراتور قطع شده بر کل بار اکتیو سیستم در حالت نرمال می باشد.

بخش ۳-۴: تکنیک ارزیابی قابلیت اطمینان (۱)

۱-۳-۴) جاری شدن بار اکتیو و رأکتیو

فرآیند و مرحله ی جاری شدن بار الکتریکی به منظور نادیده گرفتن اندیسهای قابلیت اطمینان به موجب نقص در توان رأکتیو حاصل از خطا در توان اکتیو فرض شده است. این هدف به منظور فراهم سازی اطلاعات مفصلی راجع به طراحان و اپراتوران سیستم با در نظر گرفتن منابع فعلی و بعدی PQ هست.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

مرحله ۱: کل ظرفیت توان اکتیو سیستم موجود P_i از جمله هر دو تولید و ذخیره، با کل نیاز به توان اکتیو سیستم P_{di} از جمله کل بار الکتریکی اکتیو و انتقال نیافته مقایسه شده است.

جریان ac با محاسبه عدم انتقال در حالت i پیشامد به دست می آید. اگر P_i کمتر از P_{di} باشد.

بارهای توان راکتیو در تمام ایستگاههای بار در رنج سیستم با استفاده از تکنیکهای نسبی یا دیگر تکنیکهای جاری شدن بار الکتریکی کاهش یافته اند. بار راکتیو در هر باس نیز بنا بر استفاده و در این مرحله بکار رفته است. در این تکنیک نقص P کلی $P_{di}-P_i$ است در تمام بارها در تمام ایستگاهها بطور مشابه بر مبنای این درصدها کاهش یافته اند.

مرحله ۲: بعد از اولین مرحله در جاری شدن بار، تجزیه و تحلیل پیرامون برق ac انجام می شود.

تزریق Q در تمام ایستگاههای PV و تأثیر در ولتاژ در دیگر ایستگاهها بررسی می شود. اگر تزریق Q در یک ایستگاه PV به حد ماکسیمم خود برسد. آن ایستگاه به PQ تغییر می کند تا تزریق توان اکتیو خودشان را تثبیت نمایند. اگر ولتاژ در بیشتر ایستگاههای بار الکتریکی زیر نقطه تنظیم باشد، این مسائل مرتبط با نقص در توان

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

راکتیو محلی می باشند (کمبود در توان راکتیو). بخاطر تحویل کم توان راکتیو در یک فاصله طولانی، جاری شدن بار، معمولاً در نقاط آرام و جسم نوسانی با خطاها در ولتاژ انجام می گیرد. هر دو بار توان اکتیو و راکتیو در هر مرحله ۱ درصدی با عامل جریان DC کم شده است. تا خطا در ولتاژ حذف شود. این دلیل بعد از یک گام کوچک یک درصدی بار راکتیو در طول فرایند تکراری جاری شدن بار می باشد. که این ولتاژ خیلی به بار راکتیو حساس است. اگر این گام بزرگتر باشد، حد پایین ولتاژ نمی تواند براحتی به فرایند تکرار برسد. اگر خطای ولتاژ در این ایستگاهها هنوز موجود است بعد از اینکه این بارها بطور کامل قطع شدند ضروری است که بارها را در گره های مجاورشان بنابر مشخصه های محلی توان راکتیو قطع کنید. بایستی بخاطر داشته باشید که ثبات ولتاژ شدیداً به توزیع زیاد بار در این سیستم وابسته است. برای شبکه های پیچیده، این مفاهیم درباره فاصله الکتریکی و فضای مناطق کنترل ولتاژ بایستی گره های مجاور با جاری شدن بار بر می گردند. تکنیک های زیادی برای جاری شدن بار و جبرانگراکتیو موازی می توانند برای کم کردن مشکلات مربوط به ولتاژ به کار رفته باشند. هدف این مرحله فراهم سازی اطلاعاتی برای طراحان و اپراتوران سیستم با در نظر گیری کمبود Q محلی می باشد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

همچنین بخاطر داشته باشید که جاری شدن بار، آخرین راه برای حل مشکل ولتاژ می باشد. نقطه تنظیم ولتاژ برای جاری شدن بار تحت ولتاژ خیلی مهم است. برای این وضعیت ها در این ایستگاه های مجزا، بارهای این ایستگاه نمی توانند تأمین گردند.

۲-۳-۴) تزریق توان راکتیو

خطاها در ولتاژ مرتبط با نقش Var، می تواند با تزریق Q اضافی محلی یا جبرانگر آن حل گردد. در این روش توان راکتیو به نقاطی با خطاهای ولتاژ برای بازگردانی ولتاژ تزریق شده است. زمانی که این ولتاژ به نقطه تنظیم ولتاژ می رسد، تزریق کردن توان راکتیو متناظر VarSQ نقص Q می باشد. بایستی بخاطر داشته باشید که تأثیر تزریق توان راکتیو در ولتاژ ایستگاه خیلی به شکل سیستم و توزیع منبع توان راکتیو حساس است. در این مقاله توان راکتیو به تدریج به مرحله یک درصدی بار راکتیو در ایستگاهی با نوسان در ولتاژ تزریق می گردد تا زمانی که مسئله مربوط به ولتاژ حل گردد.

۳-۳-۴) روش ارزیابی قابلیت اطمینان

- تکنیک فرض شده شامل مرحله های زیر است:

گام اول: تعیین اطلاعات بعنوان پارامترهای اعتبار شبکه

گام دوم: تعیین وضعیت های سیستم با استفاده از تکنیک فیلتر کردن وضعیت

پیشنهادی

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

گام سوم: محاسبه پارامترهای اعتبار سیستم اصلی برای وضعیت I

گام چهارم: محاسبه کردن کلی توان اکتیو موجود P_i و نیاز کلی P_{di} با استفاده از

جریان ac

گام پنجم: مقایسه P_i و P_{di} اگر P_i بزرگتر از P_{di} است به مرحله بعدی بروید. در

غیر این صورت بطور نسبی بار الکتریکی اکتیو و راکتیو را در تمام ایستگاه های بار

الکتریکی حذف نمایند تا زمانی که P_i و P_{di} به حد تعادل برسند $EQCp$ ، $ELCp$ ،

$EVNSp$ ، $EENSsp$ را بروز کنید.

گام ششم: جریان برق را تجزیه و تزیقات Q در تمام ایستگاه های PV را بررسی

کنید. اگر تزیق Q در یک ایستگاه PV در حد ماکسیمم خود است، آنرا به ایستگاه

PQ تغییر دهید.

گام هفتم: خطا در ولتاژ را تعیین کند به مرحله ۸ برای تعیین خطای توان راکتیو

$VarsQ$ بروید. اگر انحراف در ولتاژ با استفاده از روش تزیق بحث شده در بخش

(۲-۳-۳) و بروز کردن $VarsQ$ تزیق نمایند.

گام نهم: انحراف در ولتاژ را با استفاده از تجزیه جریان ac بررسی کنید. اگر انحراف

در ولتاژ هنوز وجود دارند. به مرحله هشتم بروید. در غیر این صورت $EVars$ کلی

را بروز کنید.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

گام دهم: توان راکتیو ذخیره شده و تزریق شده به ایستگاهها در مرحله ۸ را حذف کنید و به مرحله ۱۱ برای تعیین مقدار جیرانگر به موجب پیشامد ولتاژ بروید. گام یازدهم: از انحراف ولتاژ با استفاده از روش جیرانگر بار محلی (گام ۱۱ و ۱۲) صرف نظر کنید. بار یک درصدی توان اکتیو راکتیو در این ایستگاهها را با تعیین خطاهای ولتاژ در گام ۷ با استفاده از روش ارائه شده در بخش (۱-۳-۴) و بروز رسانی QCQi قطع کنید.

گام دوازدهم: خطاهای ولتاژ را با استفاده از تجزیه جریان ac بررسی کنید اگر خطای ولتاژ هنوز وجود دارد به گام ۱۱ بروید. در غیر این صورت EVNSp را بروز کنید به مرحله بعدی بروید.

گام سیزدهم: اگر تمام احتمالات خاص بررسی شده اند، به گام بعدی بروید در غیر این صورت به گام سوم برای وضعیت بعدی بروید.

گام چهاردهم: اندیس های اعتبار سیستم را محاسبه کنید.

منحنی P-Q برای تعیین حد Q استفاده شده است اگر ارتباط بین P و Q در تجزیه و تحلیل اعتبار بررسی شده است.

بایستی دقت کنید تا مشکلات زیاد مربوط به ولتاژ بایستی بررسی گردند زمانی که توان راکتیو در ایستگاههای P-V به حد خود می رسد. همچنین بخاطر داشته باشید که

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

انتخاب از این دو روش برای صرف نظر کردن از خطاهای ولتاژ بستگی به مقایسه کردن هزینه نصب جیرانگر جدید و هزینه وقفه مشتری به موجب کاهش بار دارد. اگر هزینه قبلی کمتر از هزینه بعدی است. بایستی ظرفیت های جدیدی در این شبکه کار گذاشته شود.

بخش ۴-۴: بررسی هایی از سیستم (۱)

سیستم ۳۰ با سه تغییر یافته IEEE (۳۲) نشان داده شده در شکل ۲-۴ برای نشان دادن تکنیک پیشنهادی، تجزیه و تحلیل شده است. این سیستم به موجب نیاز زیاد به جیرانگر توان راکتیو حاصل از شکل خاصی از دو ایستگاه تولید با بارهای حذف شده، انتخاب گردیده است. این سیستم ۵ باس PV و ۲۴ ایستگاه PQ دارد. کل بارها نقاط اوج توان اکتیو و راکتیو سیستم به ترتیب $283/4 \text{ MW}$ و $126/2 \text{ Mvar}$ هستند. فرض شده اند که واحدهای $4 \times 60 \text{ MW}$ به واحدهای باس ۱ واحدهای 3×40 به باس ۲ به منظور بررسی اعتبار ژنراتور در ارزیابی متصل گردند. این پارامترهای اعتبار برای خطوط انتقال و ژنراتورها در این مقاله استفاده شده است و در جدول ۴-۵ و ۴-۶ نشان داده شده اند. تأثیرات جنبه های مختلف توان راکتیو در سیستم و اعتبار نقطه بار در این بخش بررسی و ارائه شده اند.

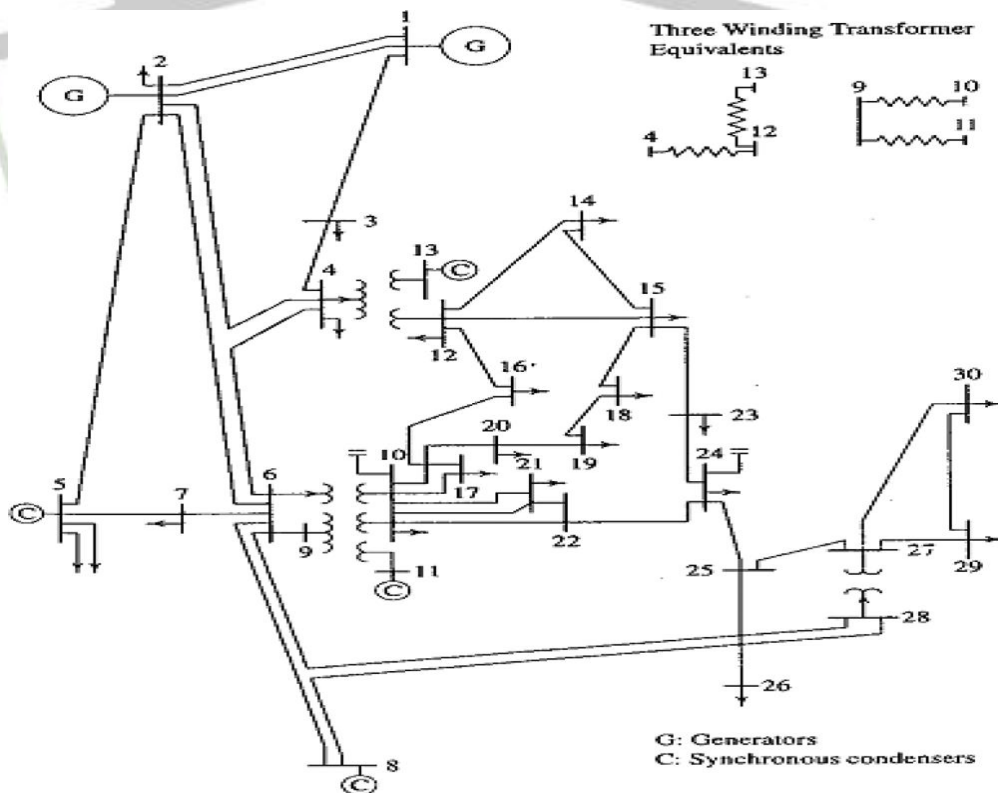
برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

۱-۴-۴) تجزیه اعتبار پایه

حدود ثابت توان رکتیو در جدول ۴-۵ برای ژنراتورها و خازن ها نشان داده شده تا در این تجزیه و تحلیل بکار روند. بار ثابت و پیک سالیانه در این مورد بکار رفته است. بار الکتریکی اکتیو و رکتیو هر باس با همدیگر با استفاده از عامل برق اولیه و ثابت در طول جاری شدن بار دسته بندی شده است.

این وضعیت های بالا برای نواقص در بخش دوم بررسی گشته اند نقطه بار و EENSP سیستم EENSQ و ELCP و ELCQ در جدول ۴-۱ نشان داده شده اند زمانی که

نقطه تنظیم ولتاژ فرض شده که $0/9PU$ باشد.



شکل ۲-۴ نمودار تک خطی سیستم ۳۰ باسه IEEE

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

Bus	EENS _P (MWh/yr)	EENS _Q (MWh/yr)	ELC _P (MW/yr)	ELC _Q (MW/yr)
2	274.73	0	17.0566	0
3	30.40	0	1.8904	0
4	96.22	0	5.9738	0
5	1194.05	12.3818	74.3545	1.7146
7	289.01	0.9068	17.9966	0.1256
8	380.39	1.2640	23.7046	0.1806
10	73.43	0	4.5589	0
12	141.80	0.7405	8.8034	0.1046
14	78.60	0.3305	4.8964	0.0467
15	103.82	0	6.4454	0
16	44.57	0	2.8074	0
17	114.46	0.2465	7.1855	0.0533
18	40.68	0	2.5510	0
19	120.93	0.0811	7.6084	0.0176
20	27.93	.0011	1.7456	0.0002
21	224.89	1.0330	14.4755	0.2230
23	40.70	0.0884	2.5548	0.0191
24	110.15	0.0741	6.8384	0.0161
26	208.51	4.9766	23.8002	0.7218
29	31.48	28.1530	2.1226	3.6058
30	139.03	17.1324	9.3747	2.2980
System	3765.77	67.4068	246.7447	9.1271

جدول شماره ۱-۴ نقطه بار گذاری و سیستم EENS_P ، EENS_Q ، ELC_P ، ELC_Q

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

در جدول ۱-۴ می توان دید که نقطه بار در باس ۵ بالاترین EENSP را بعد از نقطه بار در باس ۸ و ۷ دارا است. EENSP بالاتر در این باس به موجب سطح بالاتر بار در مقایسه با دیگر نقاط بار می باشند. برخلاف EENSP، نقطه بار در باس ۲۹ بالاترین EENSQ بعد از نقطه بار در باس ۳۰ را دارد. دلیلش این است که هیچ جبرانگر توان راکتیو محلی در نزدیکترین ایستگاه های مجاور وجود ندارد و خطوط انتقال از دیگر جبرانگرها به دو تا از این ایستگاه ها خیلی طولانی هستند. همچنین نتایج نشان می دهند که EENSQ سیستم حدود ۱/۸ درصد EENSP است. ۴۷/۲۱ درصد EENS کل در ایستگاه ۲۹ به موجب نقص در توان راکتیو است. این نشان می دهد که جبرانگر توان راکتیو برای برخی از بارها به لحاظ احتمال بازگشت خطا خطرناک می باشد. EENSQ این سیستم حد تولید راکتیو حاصل گردیده است و پیشامد ولتاژ، ۱/۷۶ درصد کل EENS کل می باشد.

Bus	EVNS _p (MVarh/yr)	EVS _q (MVarh/yr)	EQC _p (MVar/yr)	EQC _q (MVar/yr)
2	160.79	0	9.9824	0
3	15.20	0	0.9452	0
4	20.26	0	1.2576	0
5	240.84	2.4974	14.9972	0.3458
7	138.17	0.4335	8.6037	0.0600
8	380.39	1.2640	23.7046	0.1806
10	25.32	0	1.5720	0

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

12	94.95	0.4958	5.8915	0.0701
14	20.28	0.0853	1.2636	0.0120
15	31.65	0	1.9651	0
16	22.92	0	1.4438	0
17	73.76	0.1588	4.6307	0.0344
18	11.44	0	0.7175	0
19	43.28	0.0290	2.7230	0.0063
20	8.89	0.0004	0.5554	0
21	143.92	0.6611	9.2643	0.1427
23	20.35	0.0442	1.2774	0.0096
24	84.83	0.0571	5.2663	0.0124
26	137.02	3.2703	15.6401	0.4743
29	11.80	10.5574	0.7960	1.3522
30	24.92	3.0709	1.6804	0.4119
System	1710.99	22.6253	114.1814	3.1124

جدول شماره ۲-۴ نقطه بار گذاری و سیستم EQCP، EVNSQ ، EVNSP ،

EQCQ

جدول ۲-۴ نقطه بار و EVNSP؛ EQCP، EVNSQ و EQCQ را نشان می دهد.

کاهش var مورد نظر در سیستم به موجب نقص توان راکتیو کمتر از کاهش var

مورد نظر در سیستم بموجب نقص در توان اکتیو است. دلیلش این است که با راکتیو

در مرحله اول جاری شدن بار قطع شده است در یک سیستم واقعی توان اکتیو و راکتیو

بایستی بر مبنای مشخصه های بارها کاهش یابند.

۲-۴-۴) قطع بار و جبرانگر var:

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

عمده تکنیک های موجود در ارزیابی قابلیت اطمینان (روش اول) کم کردن خطاهای ولتاژ با جاری کردن بار اکتیو و راکتیو. تزریق توان راکتیو (روش دوم) در این مقاله برای حل مشکل بررسی شده است. هدف جاری کردن با تزریق var بازگشت ولتاژ در هر باس تا حد پایین آن است. جدول ۳ نشان دهنده نقطه کل بار و EENS سیستم بدست آمده با استفاده از این دو روش است. کاهش بار اکتیو و راکتیو متناظر در روش اول و جبرانگر var در روش دوم به موجب نوسان ولتاژ نیز در جدول ۳-۳ ارائه شده اند.

اگر توان راکتیو به ایستگاه های متناظر برای حذف پیشامد ولتاژ تزریق گردد. EENS کل سیستم تا حدود ۲ درصد در مقایسه با EENS مربوط به روش متصاعد شدن بار کاهش خواهد یافت. تزریق کل توان راکتیو مورد نظر $68/0.39 \text{ Mvarh/yr}$ است. بیشترین تزریق توان راکتیو در باس ۲۹ بعد از باس ۳۰ و ۵ است. این نتایج اطلاعاتی را به طراحان سیستم برای اختصاص جبران کننده های توان راکتیو در آینده فراهم کرده است.

Bus	EENS (MWh/yr) Method 2	EENS (MWh/yr) Method 2	EVarS (MVarh)/yr Method 2	ELCP (MW/yr) Method 2	ELCQ (MVar/yr) Method 2

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

2	274.73	274.79	0	0	0
3	30.40	30.41	0	0	0
4	96.22	96.24	0	0	0
5	1206.44	1194.30	10.120	1.7146	0.3458
7	289.91	289.07	1.2564	0.1256	0.0600
8	381.65	380.47	1.4203	0.1652	0.1652
10	73.43	73.45	0	0	0
12	142.54	141.83	0.8645	0.1046	0.0700
14	78.93	78.62	0.2732	0.467	0.0120
15	103.82	103.84	0	0	0
16	44.57	44.58	0	0	0
17	114.71	114.48	0.3228	0.0533	0.0343
18	40.68	40.69	0	0	0
19	121.01	120.95	0.0762	0.0176	0.0063
20	27.93	27.93	0.0021	2.4370	7.7543
21	225.93	224.94	1.2594	0.2230	0.1427
23	40.78	40.71	0.0799	0.0191	0.0096
24	110.22	110.17	0.1040	0.0161	0.0124
25	0	0	1.8098	0	0
26	213.49	208.52	4.4569	0.7218	0.4743
27	0	0	8.6035	0	0
29	59.63	31.48	23.1530	3.6058	1.3522
30	156.16	139.06	14.3450	2.2980	0.4119
System	3833.18	3766.53	68.0390	11.5484	10.8510

جدول شماره ۳-۴ شاخصهای قابلیت اطمینان در هر دو روش

۳-۴-۴) تأثیر بر نقطه تنظیم ولتاژ

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

تأثیر نقطه تنظیم ولتاژ بر اندیس های اعتبار نیز بررسی شده اند و اندیس های اعتبار برای 0.85 Pu نقطه تنظیم ولتاژ نیز محاسبه شده اند.

EENSQ این سیستم برای نقطه تنظیم ولتاژ 0.9 برای $67/40.98 \text{ Mvarh/yr}$ می باشد که برای نقطه تنظیم ولتاژ 0.85 Pu بطور چشمگیری کاهش یافته است که برابر $9/40.78 \text{ Mvarh/yr}$ می باشد.

EVarS این سیستم که برای نقطه تنظیم ولتاژ 0.9 Pu که برابر $68/0.390 \text{ Mvarh/yr}$ است برای نقطه تنظیم ولتاژ 0.85 Pu بشدت کاهش می یابد بطوریکه به $8/72 \text{ Mvarh/yr}$ می رسد. این نتایج نشان می دهند که در بار کم تزریق کم Var مورد نیاز است این در حالی است که سیستم بتواند بصورت ثابت با ولتاژ ضعیف 0.85 Pu حفظ شود. بایستی بخاطر داشته باشید که حاشیه امنیت سیستم (حاشیه قابلیت اطمینان سیستم) برای یک پیشامد به موجب کاهش نقطه تنظیم ولتاژ کاهش خواهد یافت.

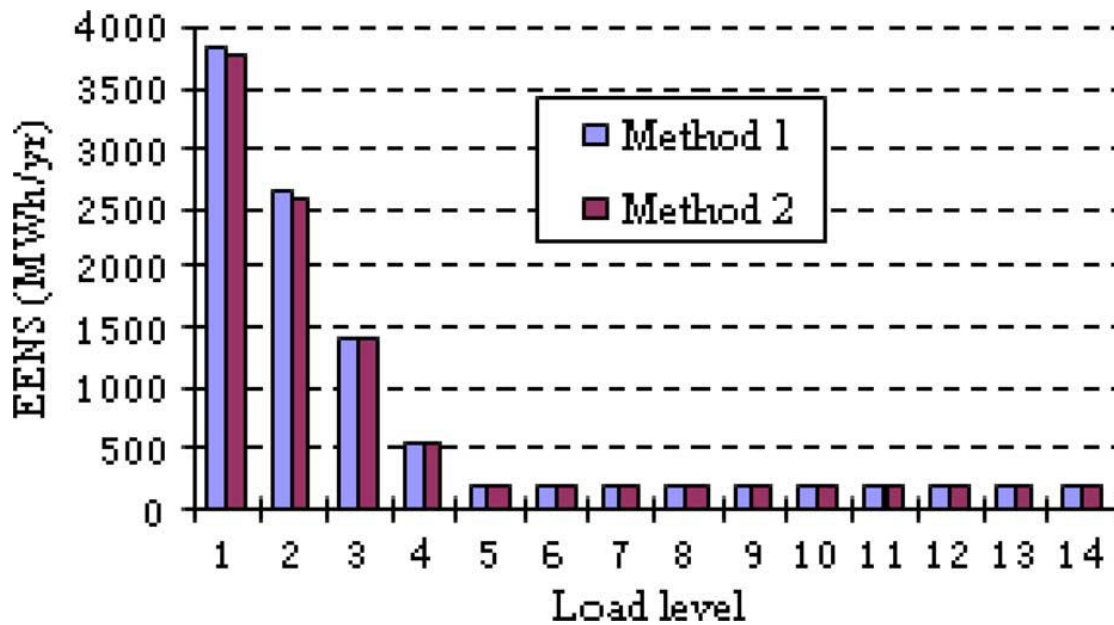
۴-۴-۴) تأثیر ناپایداری بار

به منظور بررسی تأثیر توان اکتیو و راکتیو در قابلیت اطمینان تحت شرایط مختلف بار، اندیس های قابلیت اطمینان بر مبنای منحنی دوره بار بایستی محاسبه شوند. منحنی دوره ساعتی بار بر مبنای بار سالیانه ماکسیمم و درصدهای ساعتی روزانه، ماهیانه تعیین

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

شده است. از بالاترین تا پایین ترین سطح بار ارائه شده است. این اندیس های قابلیت اطمینان برای سطوح مختلف بار با استفاده از دو روش مختلف در شکل ۳-۴ نشان داده شده است. **EENS** کل سیستم کاهش می یابد زمانی که سطح بار از ۱۰۰ تا ۸۰ درصد سطح ماکسیمم برای دو ماه کاهش می یابد. تفاوت جزئی بین نتایج حاصل از این دو روش وجود دارد. زمانی که سطوح بار کمتر یا برابر با ۸۰ درصد بار ماکسیمم است **EENS** برای روش ۱ و ۲ یکسانند زیرا اتفاق خاصی برای اکثر وضعیت های پیشامده بجز وضعیت های پیشامده باس های مجزا وجود ندارد. کل اندیس های قابلیت اطمینان سالیانه در جدول ۴-۴ نشان داده شده اند **EENS** کل سالیانه سیستم و **EVarS** به طرز چشمگیری کاهش یافته است. در مقایسه با آنهایی که از بار ثابت سالیانه ماکسیمم استفاده می کنند. از این رو، نتایج حاصل از بار ثابت سالیانه نقطه ماکسیمم یک محاسبه خوبی ارائه نکرده است. نتایج دقیق تر می توانند با استفاده از منحنی دوره ساعتی بار بدست آید.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه



شکل ۳-۴ منحنی بار بر حسب تغییرات زمان برای سیستم EENS



EENS (MWh/yr) Method 2	EENS (MWh/yr) Method 2	EVarS (MVarh)/yr Method 2	ELC (MW/yr) Method 2	EQC (MVar/yr) Method 2
154.27	152.15	1.96	0.2893	0.0864

جدول شماره ۴-۴

۴-۴-۵ تأثیر ارتباط P-Q با ژنراتور

در ارزیابی رسمی از اطمینان سیستم ماکسیمم توان راکتیو توسط یک ژنراتور بدست آمده با فرض اینکه ثابت باشد. بهر حال ماکسیمم توان راکتیو توسط یک ژنراتور بدست آمده که تقریباً مربوط به توان اکتیو خروجی آن است. زمانی که خروجی توان اکتیو از یک ژنراتور برای یک وضعیت پیشامد تعیین شده است، خروجی توان راکتیو

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

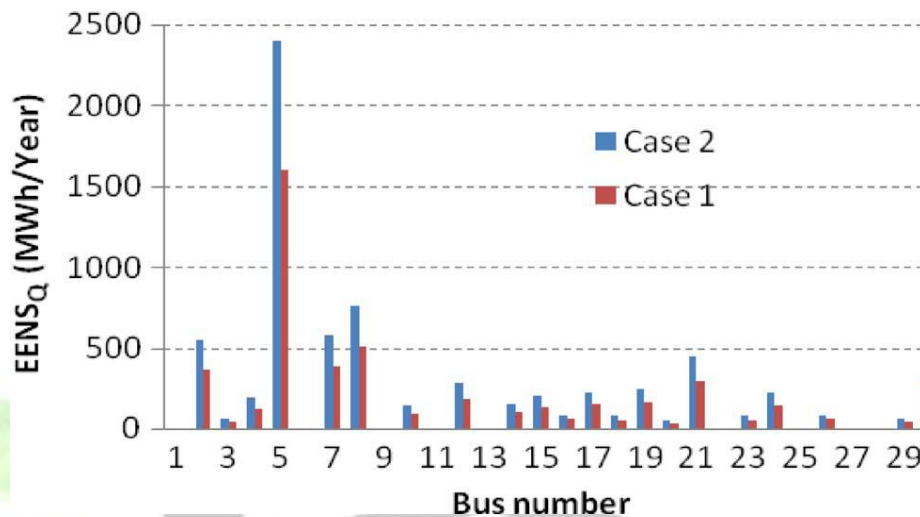
متناظر با منحنی P-Q تعیین شده است. بیشتر توان راکتیو می تواند فراهم شده باشد زمانی که خروجی توان اکتیو کم باشد. تأثیر خروجی توان اکتیو یک ژنراتور در حد توان راکتیو آن در این بخش بررسی شده است.

ژنراتورها در باس ۱ برای نشان دادن تأثیر منحنی P-Q این ژنراتورها (مورد ۱) با همانها از حدود ثابت توان راکتیو (مورد ۲) مقایسه شده اند. این نتایج EENSQ برای این دو مورد در شکل ۳-۴ نشان داده شده اند. EENSQ برای مورد ۲ تقریباً ۱/۵ برابر مورد ۱ است و این بدین معنی است که بیشتر توان راکتیو می تواند توسط ژنراتورهایی در باس ۱ برای مورد یک تا اینکه مورد ۲ تأمین گردد. بنابراین، ظرفیت توان راکتیو این ژنراتورها به طور کامل در حداقل توان راکتیو برای مورد ۲ تنظیم نشده است. Q ماکسیمم توان راکتیو می تواند از ژنراتورهایی با سطح بارهای متفاوت که می تواند با ژنراتورهایی با سطوح مختلفی تأمین گردد که در این سیستم محاسبه شده است. گر چه حد تولید توان راکتیو می تواند با استفاده از منحنی P-Q بر مبنای خروجی توان راکتیو تعیین گردد، شانس عملکرد یک ژنراتور در حد آن خیلی کم است. فقط ۸ مورد از چنین موردهایی جدا از ۴۰ حالت وجود دارد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

از این تحلیل می توان نتیجه گرفت که توانایی توان اکتیو و راکتیو یک ژنراتور برای بیشترین میزان آن بکار رفته و جبرانگر بار در حداقل خود است زمانی که حدود توان

راکتیو با استفاده از منحنی P-Q بر مبنای خروجی توان اکتیو تعیین شده است.



شکل ۴-۴ منحنی EENS_Q برای نقاط بار

	Bus	Q _{min}	Q _{max}	λ	μ
Generator	1	-20	25	6	194.67
	2	-20	20	4.5	219
Compensator	5	-20	25	6	194.67
	8	-10	25	6	194.67
	11	-6	20	6	194.67
	13	-6	20	6	194.67

جدول شماره ۵-۵ پارامترهای قابلیت اطمینان و محدودیت های توان راکتیو

۴-۴-۶ تأثیر بررسی پیشامد

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

بررسی پیشامد فرض شده یا تکنیک انتخاب کردن برای کاهش تعداد وضعیت ها بکار رفته است. در این تکنیک، تکنیک جریان ac برای تعیین جریان خطوط انجام شده است. شاخص فرض شده برای انتخاب، بر مبنای احتمال وضعیت، ظرفیت ژنراتور، ظرفیت خط و کل بار سیستم با استفاده از روش ارائه شده در بخش (۴-۲-۴) تعیین شده است. کل EEVS های برای وضعیت های پیشامد از بزرگترین تا کمترین به ترتیب کاهنده ایی با استفاده از تکنیک پیشنهادی مرتب شده اند. تمام این وضعیت ها انتخاب شده با استفاده از این تکنیک بیشتر وضعیت های زیادی هستند اگر تعداد ثابت وضعیت ها برای انتخاب وضعیت استفاده شوند.

کل EEVS های برای تعدادی از وضعیت های مختلف نیز با همان های بدست آمده از تمام پیشامدهای در بخش ثانوی مقایسه شده اند. این نتایج نشان می دهند که این تفاوت فقط ۳/۸ درصد است زمانی که ۵۱ اول از ۱۳۷۸ بالا تا وضعیت های در بخش ثانوی بررسی شده اند. بنابراین تکنیک انتخاب پیشامد فرض شده می تواند تا حد زیادی تعداد وضعیت ها را کاهش دهد تا بصورت دقیق و قابل قبولی تجزیه و تحلیل گردند. بایستی به یاد داشته باشید که تکنیک مورد نیاز در انتخاب پیشامد ممکن است طبق اشکال شبکه و محل های ژنراتور تغییر یابد و بایستی به دقت در یک سیستم عملی بررسی گردد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

From Bus	To Bus	λ	μ
1	2	1	876
1	3	1	876
2	4	1	876
3	4	1	876
2	5	1	876
2	6	1	876
4	6	1	876
5	7	1	876
6	7	1	876
6	8	1	876
6	9	1	876
6	10	1	876
9	11	1	876
9	10	1	876
4	12	1	876
12	13	1	876
12	14	1.5	876
12	15	1.5	876
12	16	1.5	876
14	15	1.5	876
16	17	1.5	876
15	18	1.5	876

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

18	19	1.5	876
19	20	1.5	876
10	20	1.5	876
10	17	5	876
10	21	5	876
10	22	5	876
21	22	5	876
15	23	5	876
22	24	1.5	876
23	24	1.5	876
24	25	1.5	876
25	26	5	876
25	27	5	876
28	27	1.5	876
27	29	5	876
27	30	5	876
29	30	5	876
8	28	1.5	876
6	28	1	876

جدول شماره ۶-۴ پارامترهای قابلیت اطمینان خطوط انتقال

این نتایج نشان می دهند که توان راکتیو تأثیر زیادی بر اعتبار سیستم دارد و بایستی

از لحاظ ارزیابی اعتبار بررسی گردد. اندیس های پیشنهادی برای اعتبار جدید، اطلاعات

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت ویکی پاور مراجعه کنید. فاقد آر م سایت و به همراه فونت های لازمه

مهمی برای طراحان و اپراتوران سیستم ارائه کرده تا پیشامدها در شبکه را کم نماید و موقعیت بهینه ای را برای نصب جبرانگرهای جدیدی برای توان راکتیو پیدا کنند. جدول ۴-۵ لیستی از پارامترهای اعتبار و حدود توان راکتیو ارائه، جدول ۶-۴ پارامترهای اعتبار مربوط به خطوط انتقال و جدول ۷-۴، Q تزریق شده بعد از تبدیل ایستگاه های PV به ایستگاه های PQ لیست کرده است.

Bus	5	8	10	11	13	24
Injected Q(MVar)	12	12	10	10	10	2

جدول شماره ۴-۷ تبدیل باس PV به باس PQ بعد از تزریق Q

نتیجه گیری؛

ماباید در سیستم های قدرت مواری رارعايت كنيم كه ميزان خاموشي ها نوسانات و بطور كلي انرژي هاي تامين نشده به حداقل خود برسودر كنار ان به مسيله اقتصادي بودن هزينه ها توجه شود. يعني اينكه نبايستي بطور تنها به يكي از اين دو معقوله پيوست. در اين بين توان راکتیوی از پارامترهایی است که در میزان قابلیت اطمینان سیستم تاثیر دارد و تاثیران بصورت کنترل و لتاژ و کاهش ظرفیت اشتغال شده خطوط و تجهیزات و در نتیجه ان به تاخیر انداختن بروز کردن خطوط انتقال و تجهیزات می باشد یعنی توان راکتیو که در محل بار (شبکه توزیع) تامین می شود اثر قابل ملاحظه ای بر روی قابلیت اطمینان دارد.

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازم

مراجع:

1- Wenping Qin, Peng Wang, Member, IEEE, Xiaoqing Han, and Xinhui Du" Reactive Power aspects in Reliability Assessment of Power Systems" IEEE TRANSACTIONS ON POWER SYSTEMS, VOL. 26, NO. 1, FEBRUARY 2011

۲- ارزیابی قابلیت اطمینان سیستم های قدرت

نویسندگان: روی بیلتون و رونالد آلن

ترجمه: دکتر محمود رضا حقی فام و مهندس محمد اسماعیل هنرمند

انتشارات: سازمان انتشارات جهاد دانشگاهی

۳- دستورالعمل های ثابت بهره برداری وزارت نیرو

۴- سایت <http://powerengineering.blogfa.com>

- کنترل سیستم قدرت

مهندس محمد فاضلی - ۹ خرداد ۱۳۹۰

برای دریافت فایل Word پروژه به سایت **ویکی پاور** مراجعه کنید. فاقد آرم سایت و به همراه فونت های لازمه

۵- آرش احسانی ، علی عباس پور تهرانی فرد ، محمود فتوحی فیروزآباد ، علی

محمد رنجبر "آثار تجدید ساختار برق بر کیفیت و قابلیت اطمینان تامین انرژی

الکتریکی " دانشکده مهندسی برق دانشگاه صنعتی شریف

۶- عماد قاضی ، حمید فلقی ، محمود رضا حقی فام و علی حسینی افضل "مدلسازی

و بررسی نحوه تغییرات شاخص های قابلیت اعتماد شبکه های توزیع در طول

سال "نهمین کنفرانس شبکه های توزیع برق اردیبهشت ۸۳

۷- تولید ، بهره برداری و کنترل در سیستم های قدرت

نویسندگان: ولنبرگ - وود

ترجمه : دکتر حسین سیفی

انتشارات : دانشگاه تربیت مدرس