



چهارمین کنفرانس شبکه‌های توزیع نیرو

بهینه سازی محل و مقدار خازنهای شنت در شبکه شعاعی جهت کاهش تلفات

همایون برهمندپور

مرکز تحقیقات نیرو (بخش توزیع)

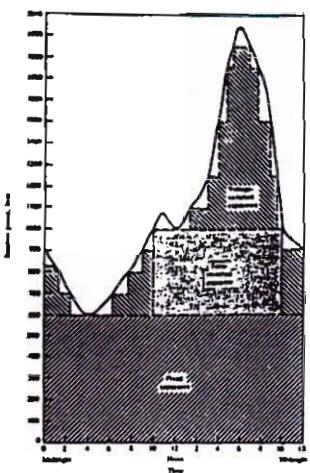
چکیده:

یکی از جنبه های مهم طراحی شبکه های توزیع، طراحی بهینه خازنهای شنت در شبکه بمنظور جبران جریان راکتیو بارها و خطوط در سطوح بار مختلف است. اصولاً دو عامل شعاعی بودن شبکه های توزیع و بالا بودن نسبت مقاومت به راکتائنس القایی خطوط در آنها نسبت به شبکه انتقال، باعث افزایش تلفات در این شبکه ها نسبت به شبکه انتقال میکردد. در این مقاله روشی جهت طراحی بهینه محل و مقدار خازنهای شنت دائم در شبکه های شعاعی و از یکسو تندیه بمنظور کاهش تلفات شبکه و با قیدمحدودیتهای فنی و عملی موجود ارائه گردیده است.

شرح مقاله:

خازنهای مورد کاربرد در شبکه های توزیع، بر حسب نحوه ورود به شبکه، به سه دسته مهم قابل تقسیم میباشند. [۱]

- ۱- خازنهای دائم
- ۲- خازنهای غیر دائم (قطع و وصل زمانی)
- ۳- خازنهای کنترل شونده (توسط ولتاژ، جریان و یا ضربه قدرت) در شکل ۱ نحوه عملکرد هر یک از این سه دسته خازن بر روی منحنی تغییرات بار روزانه دیده میشود:



شکل ۱

مطابق شکل ۱، خازنهای دائم برای بار پایه شبکه طراحی میکردند و همیشه در مدار قرار دارند. در مقابل خازنهای غیر دائم برای محدوده‌ای از بار پیک در مدار قرار میگیرند. بقیه سطح زیر منحنی نیز باید توسط خازنهای کنترل شونده پر شود.

تابع هدف کلی جهت بهینه سازی محل و مقدار خازنهای توان تلفاتی شبکه میباشد. در بهینه سازی تابع مورد نظر، محدودیتهای فنی مانند عدم اضافه ولتاژ شینه ها، محدودیتهای عملی مانند عدم امکان نصب خازن بر روی بعضی از شینه ها و محدودیتهای اقتصادی مانندهزینه نصب و نگهداری خازنها باید مورد توجه قرار گیرد.

روش‌های مختلف و متعددی جهت بهینه سازی محل و مقدار خازنهای شنت در شبکه های شعاعی ارائه گردیده است که تعدادی از آنها در مراجع این مقاله آورده شده است. یکی از روش‌های عمومی در این زمینه، روشی است که در مرجع [۷] جهت فیدرهای شعاعی با بار توزیع شده یکنواخت بیان شده است. محدودیتها و نقایصی عمدۀ این روش را میتوان بترتیب اهمیت بسیورت زیر عنوان کرد:

۱- محل تزریق جریانهای خازنی در حالت عملی محدود به پستهای شبکه میگردد و بنابراین تعیین محل نصب خازن بصورت متغیر پیوسته‌ای از فاصله بسی معنی است.

۲- با تزریق جریان خازنی، نقطه کار شبکه و در نتیجه جریانهای راکتیو بار تغییر می‌نمایند که باعث تغییر مجدد در نتیجه محاسبات میگردد.

۳- چنین روشی برای تحلیل شبکه‌های شعاعی با انشمابات جانبی‌ناتوان است.

۴- در صورتیکه نتوان بار فیدرهای موجود در شبکه رابه صورت پیوسته و

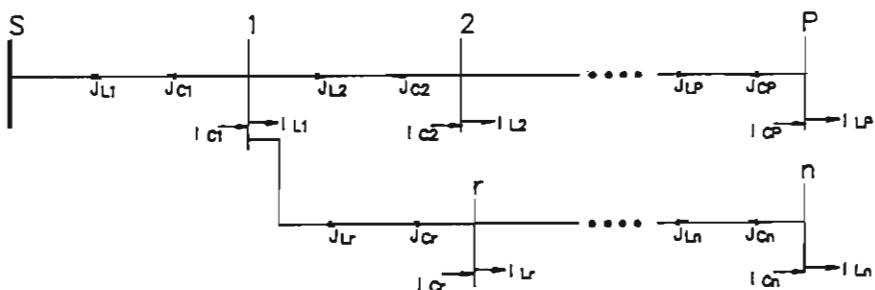
یکنواخت مدل نمود و نیاز به مدلسازی بارهای نقطه‌ای در شبکه باشد، روش مذکور به کار نمی‌آید.

هر در این روش محدودیتهای ناشی از اختلاف ولتاژ و محدودیتهای جریانهای خازنی تزریقی در شینه‌ها و نیز محدودیت هزینه نصب و نگهداری خازنها منظور نمی‌گردد.

روشی که در این مقاله ارائه شده است، محل و مقدار خازنها را بهینه داشت در شبکه‌های شعاعی و از یکسو تغذیه را با غلبه بر محدودیتها و نتایج فوق بدست میدهد.

امول روابط ریاضی :

شبکه شعاعی شکل ۲ در نظر گرفته می‌شود:



شکل ۲

در این شکل، نمادهای J_{L1} , J_{C1} , J_{L2} , J_{C2} بترتیب جویانهای راکتیو بار و تزریقی خازنی در شینه‌ها و اتصالات شبکه می‌باشد. یکی از خومیات منحصر به فرد شبکه‌های شعاعی و از یکسو تغذیه، تناظر یک به یک بین جویانهای تزریقی به شینه‌ها و جویانهای اتصالات شبکه است. به بیان دیگر در این شبکه‌ها فقط توسط قانون جریان کیرشاف می‌توان از روی جویانهای تزریقی شینه‌ها، جویانهای اتصالات را بدست آورد. خاصیت فوق را می‌توان بمورت روابط ریاضی زیر نمایش داد:

$$I_{Li} = \sum_{j=1}^n C_{ij} J_{Lj} \quad (1-b) \qquad J_{Li} = \sum_{j=1}^n C_{ij}^{-1} I_{Lj} \quad (1-a)$$

$$I_{ci} = \sum_{j=1}^n C_{ij} J_{cj} \quad (1-d) \qquad J_{ci} = \sum_{j=1}^n C_{ij}^{-1} I_{cj} \quad (1-c)$$

که در آن C ماتریس اتصالات شبکه است .

از آنها که با تزریق جریان خازنی ، تنها مؤلفه راکتیو جریان بار تغییر میکند، رابطه کاهش توان تلفاتی شبکه برای قبل و بعد از نصب خازن به صورت زیر نوشته میشود :

$$\Delta P_{loss} = \sum_{i=1}^n J_{Li}^2 R_i - \sum_{i=1}^n (J_{Li} - J_{ci})^2 R_i = \sum_{i=1}^n (2J_{Li} J_{ci} - J_{ci}^2) R_i \quad (2)$$

مقاومت اتصال ز است .

حال در مورتیکه میزان تزریق جریان خازنی در تعدادی از شینه ها برابر مقدار از پیش تعیین شده ای باشد (خصوصاً مقدار مطر جهت نمایش عدم اسکان نصب خازن)، تابع هدف رابطه فوق باید با در نظر گرفتن این محدودیت مورد بهینه سازی قرار گیرد. بنابراین تابع زیرکه لاکرانژین تابع تلفات با قید محدودیت بالا میباشد برای بهینه سازی بکار میرود .

$$LG = \Delta P_{loss} + \sum_{i \in A} \lambda_i (I_{ci} - I_{ci}^*) \quad (3-a)$$

که در آن λ متغیر کمکی و I_{ci}^* مقدار ثبیت شده جریان خازنی است .
زیر مجموعه شینه های دارای محدودیت تزریق است . با افزودن تابع هزینه مربوط به نصب خازن در شینه های شبکه، شکل کلی تابع هدف جهت بهینه سازی بصورت زیر حاصل میگردد .

$$f = K_p \Delta P_{loss} + \sum_{i \in C} K_{ci} I_{ci} + \sum_{i \notin A} \lambda_i (I_{ci} - I_{ci}^*) \quad (3-b)$$

در رابطه بالا، K_p هزینه واحد توان (انرژی) تلفاتی در طی عمر تاسیسات خازنی ، K_{ci} هزینه مربوط به نصب و نگهداری واحد ظرفیت خازنی او یا واحد توان راکتیو خازنی او C مجموعه شینه های دارای خازن است .

با محاسبه مشتقات جزئی تابع هدف رابطه (۳-b) نسبت به دو سری متغیر J_C و برابر صفر قرار دادن این مشتقات، در نهایت رابطه ماتریسی زیر جهت بالتن این دو سری متغیر بدست می آید.

$$\begin{bmatrix} A_1 & A_2 \\ A_3 & A_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} J_{c1} \\ J_{c2} \\ \vdots \\ J_{cn} \\ \lambda_1 \\ \lambda_2 \\ \vdots \\ \lambda_m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} J'_{l1} \\ J'_{l2} \\ \vdots \\ J'_{ln} \\ I^e_{c1} \\ I^e_{c2} \\ \vdots \\ I^e_{cm} \end{bmatrix} \quad (4)$$

که در آن زیر ماتریسهای A_1 تا A_4 و بردار J' تعاریف زیر دارد.

$$A_1 = U \quad (\text{ماتریس یک}) \quad (5-a)$$

$$A_2_{ij} = -C_{ji}/(2R_i) \quad (5-b)$$

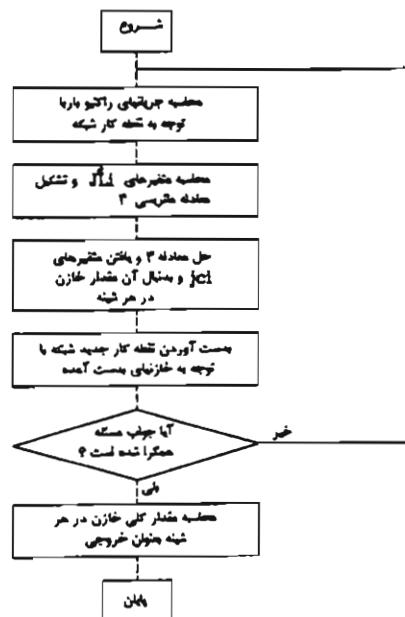
$$A_3_{ij} = C_{ij} \quad (5-c)$$

$$A_4 = 0 \quad (\text{ماتریس صفر}) \quad (5-d)$$

$$J'_{li} = J_{li}^{-1/(2R_i)} \sum_{j \in C} K_{cj} C_{ji} \quad (5-e)$$

بارامتر \square برابر تعداد شینه های با جریان خازنی ثبیت شده است. با حل دستگاه معادلات خطی رابطه (۴) توسط روش های متعارف، مقادیر متغیرهای J_C بدست می آیند که با کمک رابطه (۱-d)، متغیرهای I_C قابل محاسبه می باشند. از آنجا که با تجزیق جریانهای خازنی بدست آمده از حل دستگاه فوق، نقطه کار شبكه و در نتیجه جریانهای راکتیو بار تغییر می کنند، جریانهای بدست آمده نیاز به تصحیح مجدد دارند. این ویژگی باعث میگردد که الگوریتم تعیین

خازن‌های بهینه در شبکه، روشی تکراری باشد که در آن در هر تکرار پس از یافتن جواب‌های خازنی بهینه و نصب ادمیتانس‌های خازنی مورد نیاز، نقطه کار جدید شبکه توسط روش‌های سریع پخش بار و خاص سیستم‌های شعاعی یافته شود. یکی از این روش‌های سریع پخش بار که بر اساس ماتریس امپدانس شبکه استوار است و در الگوریتم مورد بحث بکار گرفته شده، در مرجع [۸] آورده شده است. به این صورت فلوچارت تکراری یافتن خازن‌های بهینه در شبکه مطابق شکل ۳ می‌باشد.



شکل ۳

محدودیتهای کلی در روند بهینه سازی، به سه دسته کلی تقسیم میگردند:

۱- محدودیت اضافه ولتاژ شینه ها

۲- محدودیت جریانهای خازنی تزریقی شینه ها

۳- محدودیت اقتصادی (هزینه نصب و نگهداری خازنها)

چنانچه در یکی از تکرارهای الگوریتم توصیف شده در فلوچارت شکل ۳،
دامنه ولتاژ یک یا چند شینه از حد مجاز خود تجاوز نماید، لازم است جریان
خازنی تزریقی در این شینه ها در آخرین حد مجاز ثبیت گردد. به این ترتیب
این شینه ها بعنوان شینه های دارای محدودیت در تابع هدف رابطه (۳-۵) و
رابطه ماتریسی (۴) وارد میگردند. همین مسئله در مورد اضافه جریان خازنی نیز
وجود دارد. هزینه نصب و نگهداری خازنها نیز با توجه به رابطه بین میزان
ادمیتانس خازنی و هزینه های ثابت و متغیر خازن کذاری بسهولت در تابع
هدف رابطه (۳-۶) قابل اعمال است. نمونه ساده‌ای از تابع هزینه خازن کذاری
که در آن هزینه مذکور مستقیماً متناسب با توان راکتیو خازنی میباشد، در
قسمت قبل ارائه گردید. در مورتیکه تابع هزینه شکل مفصلتر و پیچیده‌تری
داشته باشد، نحوه عملکرد مشابه است.

بر اساس الگوریتم ریاضی ارائه شده در این مقاله، نرم افزاری کامپیوتسری
توسعه یافته است که توسط آن محل و مقدار بهینه ادمیتانس‌های خازنی جهت
بهینه سازی تلفات در یک شبکه شعاعی و با قید محدودیتهای فوق حاصل
میگردد.

این مثال مربوط به شبکه تستی است که در اکثر مقالات معتبر معرفی شده است. ([۲] و [۴] و [۵] و [۶]) اطلاعات این شبکه را میتوان در مرجع [۵] یافت. ضرایب هزینه برای این شبکه در مرجع مورد نظر چنین معرفی شده است:

$$K_p = 120 \text{ \$/KW}$$

$$K_c = 5 \text{ \$/KVAR}$$

$$K_e = .03 \text{ \$/KWh}$$

$$T = 1 \text{ year}$$

علاوه در مرجع فوق فرض شده است که تنها در شینه های ۱۳، ۱۵، ۱۹ و ۲۳ و ۲۵ امکان نصب خازن موجود است. به منظور مقایسه نتایج بدست آمده از روش اخیر با روش مورد بحث در مرجع [۵]، در این مثال نیز مفروضات بالا مد نظر واقع شده است. جدول زیر مقایسه ای بین نتایج این دو روش را نشان میدهد:

VARIABLE	ALGORITHM IN [5]	PROPOSED ALGORITHM
Qc13 (KVAR)	856	943
Qc15 (")	790	760
Qc19 (")	409	553
Qc23 (")	729	0
Qc25 (")	567	849
TOTAL CAPACITOR	3351	3105
LOSS BEFORE COMPENSATION (KW)	1213	1213
LOSS AFTER COMPENSATION (KW)	1042	1036
SAVING (\$)	47870	52230
V _{min} (pu)	.891	.895

جدول ۱

در این مقاله روشی جهت تعیین محل و مقدار خازن‌های داشم در شبکه شعاعی ارائه گردید. از آنها که در این روش تابع هدف بمورت یک رابطه بسته بر حسب متغیرهای شبکه و کنترلی بیان می‌گردد، این قابلیت وجود دارد که صور مختلفی از تابع هدف را با در نظر گرفتن مزایای متعدد دیگری از نصب خازن در نظر گرفت. از این موارد میتوان به اندازیش ظرفیت پست مرجع و خالی شدن هادیهای شبکه از جریان راکتیو و در نتیجه بالا رفتن ظرفیت سیستم و نیز جبران جریان راکتیو ناشی از اجزاء القایی خطوط اشاره نمود [۸]. الگوریتم تعیین خازنها نیز بالتبه آسان و قابل برنامه ریزی کامپیوتراً با تعداد نسبتاً زیاد شینه است. نتایج اخذ شده از این الگوریتم بوسیله اجرای متعدد آن جهت شبکه های نمونه، صحت و دقت مناسب آنرا آثکار ساخته است.

مراجع

1- "Electrical Power Distribution System Engineering"

Turan Gonen , 1986

2- "Optimal Capacitor Placement And Sizing On Radial Distribution Systems"

Mestu E.Baran , Felix F Wu

IEEE VOL 4 No 1 1989 pp.725-743

3- "Optimal Capacitor Placement And Sizing In Distribution Systems"

Hsiao - Dong Chiang , Jin-Cheng Wang , Orville Ccocking

IEEE VOL 5 No 2 1990 pp.634-649

4- "Volt/Var Control On Distribution Systems With Lateral Branches

Using Shunt Capacitors And Voltage Regulators"

S.Civanlar , J.J.Grainger

IEEE Vol-104 1985 pp.3278-3297

5- "Piecewise Method For Optimal Sizing Of Distribution Capacitors"

N.Iwan Santoso , Owen T. Tan

International Journal Of Energy Systems , VOL.12,No.3,1992

pp.115-118

۶- "نصب بهینه خازنهاي ثابت و متغير موازي در خطوط توزيع انرژي " مسعود على

اکبر گلکار - سومین کنفرانس سراسری برق ۱۳۶۲

۷- " تعیین بهینه ظرفیت و محل نصب خازن در سیستمهای توزیع " حمید معمومی

- علی معمار دو قلعه - سومین کنفرانس سراسری شبکه های توزیع نیروی برق

۱۳۶۲

۸- "بهینه سازی محل و مقدار خازنهاي دائم و غير دائم در شبکه شعاعی به

منظور کاهش تلفات شبکه " ، گزارش پژوهه مرکز تحقیقات نیرو - آبان ماه

۱۳۷۱