

مقایسه روش‌های IGDT، TOAT و STC در برنامه‌ریزی مستحکم توسعه

شبکه انتقال با وجود عدم قطعیت‌ها

شهریار عباسی

استادیار، گروه مهندسی برق و کامپیوتر، دانشکده فنی و حرفه‌ای استان کرمانشاه، واحد شماره ۱ پسران کرمانشاه، کرمانشاه، ایران
- آدرس پست الکترونیکی: shabbasi@tvu.ac.ir (نویسنده مسئول)

چکیده: برنامه‌ریزی توسعه شبکه انتقال (TNEP) یک مسئله کلاسیک در مطالعات سیستم‌های قدرت است که به کرات بررسی شده است. هدف TNEP ارائه ظرفیت کافی برای انتقال توان از بخش تولید به مراکز بار بطور مطمئن و کارآمد است که در آن، مکان، زمان و نوع خطوط انتقال جدید در شبکه انتقال تعیین می‌گردد.

هدف این مقاله، مقایسه روش‌های IGDT، TOAT و STC در TNEP مستحکم با وجود عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی است. با این روش‌ها، طرح‌های توسعه مستحکم برای شبکه انتقال آزمایشی اصلاح شده Garver تعیین و با هم مقایسه شده‌اند. نتایج شبیه‌سازی‌ها موید اعتبار روش‌های ذکر شده در RTNEP است. لذا، این روش‌ها را می‌توان به راحتی بر روی هر سیستم قدرت بزرگتر و در مقیاس واقعی پیاده‌سازی کرد. بعلاوه، انواع مختلف عدم قطعیت را می‌توان به راحتی در این برنامه‌ریزی در نظر گرفت. نتایج شبیه‌سازی نشان می‌دهد که، روش IGDT دارای حجم محاسباتی بیشتر ولی عملکرد بهتری است. البته، مسئله RTNEP یک مسئله بلند مدت است و زمان اجرای برنامه و حجم محاسباتی آن حایز اهمیت نمی‌باشد. بنابراین، روش IGDT به دلیل قابلیت یافتن پاسخ بهینه با هزینه سرمایه‌گذاری کمتر نسبت به روش‌های TOAT و STC ارجحیت دارد.

واژه‌های کلیدی: برنامه‌ریزی مستحکم توسعه شبکه انتقال، عدم قطعیت بار، عدم قطعیت تولید توان بادی، IGDT، TOAT، STC.

برابر مجموعه‌ای از عدم قطعیت‌ها مستحکم است اگر در مقابل تغییرات آنها استحکام داشته و توان را از بخش تولید به مراکز بار به شیوه‌ای مطمئن انتقال دهد. برای طراحی یک شبکه انتقال مستحکم در برابر عدم قطعیت‌ها، سه روش مرسوم الف) نظریه تصمیم‌گیری شکاف اطلاعاتی^۶ (IGDT)، ب) آزمایش آرایه متعامد تاگوچی^۷ (TOAT)، ج) معیارهای تکنیک سناریو^۸ STC (معیار حداکثر پشیمانی^۹) پیشنهاد شده است. با استفاده از این روش‌ها، طرح‌های توسعه مستحکم برای شبکه انتقال آزمایشی اصلاح شده^۶ Garver شینه شناسایی و با هم مقایسه شده‌اند. نتایج به دست آمده از شبیه‌سازی‌ها موید اعتبار روش‌های ذکر شده در RTNEP است. لذا، این روش‌ها را می‌توان به راحتی روی هر سیستم قدرت بزرگتر و در مقیاس واقعی پیاده‌سازی کرد. علاوه بر این، انواع مختلف عدم قطعیت‌ها را می‌توان به راحتی در این برنامه‌ریزی در نظر گرفت. نتایج شبیه‌سازی نشان می‌دهد که، روش IGDT دارای حجم محاسباتی بیشتری می‌باشد که با توجه به اینکه مسئله RTNEP یک مسئله بلند مدت است، زمان اجرای برنامه و حجم محاسباتی حایز اهمیت نمی‌باشد. بنابراین در کل، روش IGDT به دلیل توانایی یافتن پاسخ بهینه با هزینه سرمایه‌گذاری کمتر نسبت به روش‌های TOAT و STC ارجحیت دارد.

ادامه این مقاله به شرح زیر سازماندهی شده است: در بخش ۲، مسئله بهینه‌سازی TNEP قطعی متعارف^{۱۰} فرمول‌بندی شده است. در بخش ۳، مدل‌سازی عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی ارائه شده است. روش‌های مستحکم IGDT، TOAT و STC در بخش ۴ شرح و شبیه‌سازی شده‌اند. در نهایت، نتیجه‌گیری از این مقاله در بخش ۵ ارائه شده است.

۲- مسئله TNEP قطعی متعارف

مدلسازی ریاضی مسئله TNEP قطعی متعارف یک سیستم قدرت مبتنی بر پخش بار DC به صورت یک مسئله بهینه‌سازی غیرخطی عددی مختلط به شرح زیر است [۱۱، ۱۲]:

$$f = \underset{n_{ij}, r_i, w_i}{\text{minimize}} \left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_{i \in B} r_i + p_w \sum_{i \in \Psi} w_i \right\} \quad (1)$$

که،

$$S^T f + P_g + (P_w - w) = (P_d - r) \quad (2)$$

$$f_{ij} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_i - \theta_j) = 0 \quad (3)$$

هدف برنامه‌ریزی توسعه شبکه انتقال (TNEP) فراهم کردن ظرفیت کافی برای انتقال توان از بخش تولید به مراکز بار به روشی مطمئن و کارآمد است. به طور کلی، TNEP یک مسئله بهینه‌سازی عدد صحیح مختلط با هدف یافتن مکان، زمان و نوع خطوط انتقال جدید در شبکه انتقال است [۱-۲].

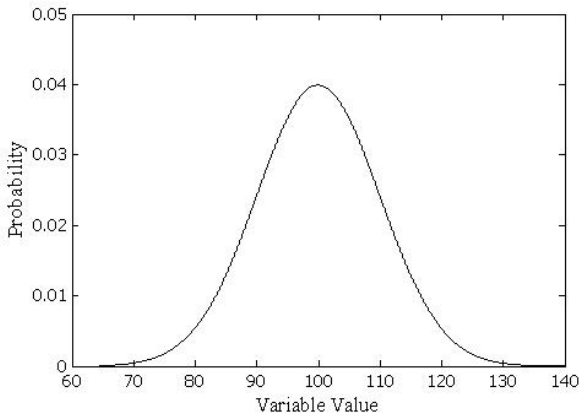
عدم قطعیت‌های سیستم قدرت می‌تواند بر طرح توسعه یک شبکه انتقال تأثیر بگذارد. بنابراین، بایستی این عدم قطعیت‌ها در محاسبات TNEP در نظر گرفته شوند. تا کنون، مطالعات زیادی در راستای بررسی تأثیر عدم قطعیت‌های سیستم قدرت بر TNEP ارائه شده است. در مرجع [۳]، از روش تخمین نقطه‌ای^۱ (PEM) برای مطالعه تأثیر جابجینی تولید متعارف با تولید توان بادی بر TNEP استفاده شده است. در مرجع [۴]، TNEP با همبستگی^۲ بین عدم قطعیت‌های بار در نظر گرفته شده است. برای مدل‌سازی همبستگی بار، از تبدیل بی بو^۳ (UC) استفاده شده است. مراجع [۵-۷] روش‌های عددی^۴ را برای در نظر گرفتن رفتار نامشخص عدم قطعیت‌های سیستم قدرت (بار تولید توان بادی، و غیره) در TNEP پیاده‌سازی کردند. در مراجع [۸-۹] اثر مزارع بادی دوردست مقیاس بزرگ روی TNEP با استفاده از روش تخمین دو نقطه‌ای^۵ (2-PEM) تحلیل شده است.

به طور کلی، محاسبات دقیق TNEP مستلزم لحاظ کردن عدم قطعیت‌های مختلفی است. محاسبه TNEP باید به گونه‌ای باشد که طرح توسعه به دست آمده در برابر اثرات این عدم قطعیت‌ها مستحکم باشد. از عدم قطعیت‌ها، عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی بیشتر در مقالات مورد بحث قرار گرفته است. زیرا، بار تقاضا شده به طور قابل توجهی نامعین بوده و هدف هر سیستم قدرتی تامین تقاضای بار به روشی مطمئن است [۴]. همچنین در اکثر سیستم‌های برق، تولیدات تجدیدپذیر به ویژه تولید توان بادی سهم قابل توجهی در کل ظرفیت تولید دارند. اما، تولیدات تجدیدپذیر ماهیتی تغییرپذیر و غیرقابل کنترل دارند. توان تولید شده توسط یک مزرعه بادی به سرعت باد در محل آن بستگی دارد که به طور متناوب تغییر می‌کند [۳]. به این دلایل، در این مقاله، تمرکز روی این دو منبع اصلی عدم قطعیت در محاسبات TNEP است.

در این مقاله، TNEP مستحکم (RTNEP) در حضور عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی مورد بررسی قرار می‌گیرد. یک شبکه انتقال در

⁶ information-gap decision theory
⁷ Taguchi's orthogonal array testing
⁸ scenario technique criteria
⁹ Min-max regret criterion
¹⁰ conventional deterministic

¹ point estimation method
² correlation
³ unscented transformation
⁴ numerical methods
⁵ two-point estimation method



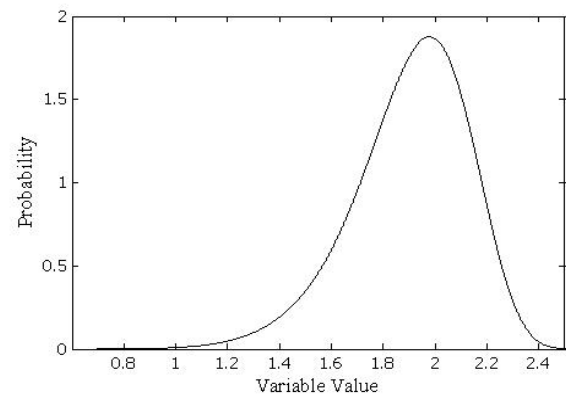
شکل (۱): نمونه توزیع نرمال.

عدم قطعیت دیگر مورد بررسی در این مقاله، تولید توان بادی است. توان تولید شده توسط نیروگاه‌های بادی شدیداً به سرعت باد در محل ژنراتور بستگی دارد. از یک سو سرعت باد ثابت نیست و از سوی دیگر در اکثر سیستم‌های برق امروزی تولید توان بادی سهم قابل توجه‌ای در کل ظرفیت تولید دارد. بنابراین، تولید برق بادی منبع عمده‌ای در تولید عدم قطعیت در سیستم‌های قدرت است و در مطالعات سیستم‌های قدرت باید به طور مناسب مدلسازی شود.

معمولاً از توزیع ویبول^۱ برای مدلسازی تغییرات تصادفی سرعت باد استفاده می‌شود [۳، ۶ و ۸]. برای متغیر نامشخص x ، این pdf به صورت زیر فرمولبندی می‌شود:

$$f(x) = \frac{\beta}{\alpha^\beta} x^{\beta-1} e^{-\left(\frac{x}{\alpha}\right)^\beta} \quad (10)$$

که، β و α به ترتیب پارامترهای مقیاس و شکل هستند. برای یک متغیر نامشخص نوعی با پارامتر مقیاس برابر با ۲ و پارامتر شکل برابر با ۱۰، نمودار توزیع ویبول به صورت شکل (۲) است [۱۷].



شکل (۲): نمونه توزیع ویبول.

$$|f_{ij}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (4)$$

$$\underline{P}_g \leq P_g \leq \bar{P}_g \quad (5)$$

$$0 \leq r \leq P_d \quad (6)$$

$$0 \leq w \leq P_w \quad (7)$$

$$0 \leq n_{ij} \leq \bar{n}_{ij}, \forall (i, j) \in \Omega \quad (8)$$

هدف از تابع هدف رابطه (۱) به حداقل رساندن هزینه سرمایه‌گذاری (هزینه کل خطوط انتقال جدید) و هزینه‌های حذف بار و تولید توان بادی است. متغیرهای تصمیم‌گیری این مسئله بهینه‌سازی عبارتند از n_{ij} ، r و w . در حداقل کردن تابع هدف رابطه (۱)، بایستی تمامی قیود (۲)–(۸) در شبکه انتقال رعایت گردد. قید رابطه (۲) مربوط به تعادل توان اکتیو در شین‌ها است. قید رابطه (۳) معادلات شارش توان خطوط است. قیود نابرابری در روابط (۴) و (۵) محدودیت‌های فیزیکی هستند که به ترتیب مربوط به محدودیت شارش توان خطوط و محدودیت توان خروجی ژنراتورها است. محدودیت‌های بهره‌بردار از دست دادن بار و کاهش تولید توان بادی به ترتیب در روابط (۶) و (۷) ارائه شده‌اند. محدودیت نابرابری رابطه (۸) حداکثر تعداد خطوط جدید اضافه شده در مسیرهای انتقال را محدود می‌کند.

۳- عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی

در سیستم‌های قدرت، بارهای آینده مشخص نیستند و به طور تصادفی در اطراف مقادیر مورد انتظار خود تغییر می‌کنند. بنابراین، یکی از منابع اصلی عدم قطعیت در سیستم‌های قدرت مقدار تقاضای بار در آنها است. در مطالعات سیستم‌های قدرت بایستی تغییرات تصادفی بارها به درستی مدلسازی گردند که توابع توزیع احتمالی (pdf) ابزار مناسبی برای این کار هستند. معمولاً در مقالات، از توزیع نرمال برای مدلسازی عدم قطعیت بار استفاده می‌شود [۱۳–۱۵]. برای متغیر نامعین x ، با مقدار میانگین (مورد انتظار) μ و انحراف استاندارد σ ، pdf نرمال به صورت زیر است:

$$f(x) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(x-\mu)^2}{2\sigma^2}} \quad (9)$$

که، پارامترهای μ و σ بارها با استفاده از داده‌های قبلی بارها محاسبه می‌شوند [۱۳–۱۵]. به عنوان نمونه، برای یک متغیر نامعین معمولی با مقدار میانگین ۱۰۰ و انحراف استاندارد ۱۰، pdf نرمال به صورت شکل (۱) است [۱۶]:

^۱ Weibull

در اینجا، یک استراتژی ریسک‌گریز مبتنی بر IGDT برای حل مسئله RTNEP در حضور عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی اجرا می‌شود. فرمولبندی‌های (۱)–(۸) مسئله TNEP را می‌توان به صورت فشرده زیر نوشت:

$$\underset{x}{\text{minimize}} \quad f(X, \gamma) \quad (14)$$

که،

$$H_i(X, \gamma) = 0, \quad i \in \Psi_{eq} \quad (15)$$

$$G_j(X, \gamma) \leq 0, \quad j \in \Psi_{ineq} \quad (16)$$

$$\gamma \in \Gamma \quad (17)$$

که، f تابع هدف (۱) بوده و مقدار آن به مجموعه متغیرهای تصمیم‌گیری \mathbf{X} و مجموعه متغیرهای نامعین ورودی γ بستگی دارد. \mathbf{X} شامل n_{ij} ، r_i و w_i است و γ متشکل از \mathbf{P}_w و \mathbf{P}_d است. Γ مجموعه عدم قطعیت‌ها بوده که رفتار متغیرهای ورودی نامشخص را توصیف می‌کند. \mathbf{H}_i و \mathbf{G}_j به ترتیب i امین مجموعه قیود برابری و j امین مجموعه قیود نابرابری هستند. Ψ_{ineq} و Ψ_{eq} به ترتیب مجموعه قیود برابری و نابرابری هستند. مجموعه Γ را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$\forall \gamma \in \Gamma(\bar{\gamma}, \zeta) = \left\{ \gamma: \left| \frac{\gamma - \bar{\gamma}}{\bar{\gamma}} \right| \leq \zeta \right\} \quad (18)$$

که، $\bar{\gamma}$ مقدار پیش‌بینی شده (مورد انتظار) متغیر γ است. ζ حداکثر تغییر متغیر γ از مقدار مورد انتظار آن موسوم به "شعاع عدم قطعیت" است. این شعاع نامشخص است و در واقع هدف از استفاده از IGDT یافتن مقدار این شعاع است.

در ابتدا، مسئله بهینه‌سازی TNEP بیان شده در روابط (۱)–(۸) با فرض نامشخص بودن همه متغیرهای ورودی به صورت زیر حل می‌شود:

$$\underset{x}{\text{minimize}} \quad f_b = f(X, \bar{\gamma}) \quad (19)$$

که،

$$H_i(X, \bar{\gamma}) \leq 0, \quad i \in \Psi_{eq} \quad (20)$$

$$G_j(X, \bar{\gamma}) = 0, \quad j \in \Psi_{ineq} \quad (21)$$

روابط (۱۹)–(۲۱) در واقع همان روابط مربوط به مسئله TNEP قطعی متعارف است که به عنوان "حالت پایه" مسئله شناخته می‌شود. مقدار تابع برای این حالت را مقدار پایه تابع هدف (f_b) می‌نامند.

پارامترهای مقیاس و شکل توزیع ویبول بر اساس داده‌های قبلی سرعت باد در مکان توربین بادی و با استفاده از فرمول‌های Justus [۱۷] به صورت زیر محاسبه می‌شوند:

$$\beta = \left(\frac{\sigma^2}{\mu} \right)^{-1.086} \quad (11)$$

$$\alpha = \frac{\mu \times \beta^{2.6674}}{0.184 + 0.816 \beta^{2.73855}} \quad (12)$$

توان تولید شده توسط یک ژنراتور بادی (P_w) به طور غیرخطی به سرعت باد در محل توربین بادی وابسته است. این وابستگی به صورت رابطه (۱۳) قابل بیان است:

$$P_w = \begin{cases} 0 & 0 \leq v \leq v_{ci} \\ P_r (v - v_{ci}) / (v_r - v_{ci}) & v_{ci} \leq v \leq v_r \\ P_r & v_r \leq v \leq v_{co} \\ 0 & v_{co} \leq v \end{cases} \quad (13)$$

که، P_r توان نامی ژنراتور بر حسب مگاوات و v سرعت باد بر حسب متر بر ثانیه است. v_{ci} ، v_r و v_{co} به ترتیب سرعت‌های cut-in، cut-out و نامی توربین بادی هستند [۶].

در روش‌های احتمالاتی مطالعه سیستم‌های قدرت از قبیل برنامه‌ریزی توسعه شبکه انتقال، به pdf نرمال بارها تقاضا شده و pdf ویبول سرعت باد در مکان توربین‌ها به عنوان متغیرهای ورودی نامشخص نیاز است. اما، در برنامه‌ریزی مستحکم توسعه شبکه انتقال به این pdf ها نیازی نیست. در واقع، روش‌های مستحکم زمانی مناسب هستند که دامنه تغییرات عدم قطعیت‌های مسئله محدود ولی مقدار دقیق آنها نامشخص است.

۴- مقایسه روش‌های IGDT، TOAT و STC در

مسئله RTNEP

۴-۱- حل مسئله RNEP از روش IGDT

در لحاظ کردن عدم قطعیت‌ها در IGDT، به pdf آنها مورد نیاز نیست. در این روش، برای یک محدوده از پیش تعیین‌شده تابع هدف مسئله بهینه‌سازی، مسئله برای یافتن یک بودجه غیرقطعی معین (UB) از متغیرهای نامشخص ورودی حل می‌شود. IGDT زمانی مفید است که عدم قطعیت‌ها شدید بوده و داده‌های قبلی آنها در دسترس نباشد [۱۹].

^۱ Radius of uncertainty

$$S^T f + P_g + (P_w - w) = (P_d - r) \quad (27)$$

$$f_{ij} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_i - \theta_j) = 0 \quad (28)$$

$$|f_{ij}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (29)$$

$$P_g \leq P_g \leq \bar{P}_g \quad (30)$$

$$0 \leq r \leq P_d \quad (31)$$

$$0 \leq w \leq P_w \quad (32)$$

$$0 \leq n_{ij} \leq \bar{n}_{ij}, \forall (i, j) \in \Omega \quad (33)$$

مقدار پایه f_b همان مجموع هزینه سرمایه‌گذاری و هزینه‌های حذف بار و تولید توان بادی در سیستم پایه (بدون نصب خط جدید) است. که در آن، بارهای (P_d) و تولید توان بادی (P_w) در مقادیر پایه خود بدون عدم قطعیت ثابت فرض می‌شوند.

در مرحله بعد، بارها و تولید توان بادی در مقادیر پایه بدون عدم قطعیت تنظیم شده و مسئله بهینه‌سازی دو سطحی به منظور حداکثر کردن شعاع عدم قطعیت (ζ) به صورت روابط (۳۴)–(۴۴) حل می‌شود:

$$\text{maximize } \zeta \quad (34)$$

$$n_{ij}, r_i, w_i, \zeta$$

$$S^T f + P_g + (P_w^{av} - w) = (P_d^{av} - r) \quad (35)$$

$$f_{ij} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_i - \theta_j) = 0 \quad (36)$$

$$|f_{ij}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (37)$$

$$P_g \leq P_g \leq \bar{P}_g \quad (38)$$

$$0 \leq r \leq P_d^{av} \quad (39)$$

$$0 \leq w \leq P_w^{av} \quad (40)$$

$$0 \leq n_{ij} \leq \bar{n}_{ij}, \forall (i, j) \in \Omega \quad (41)$$

$$\left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_{i \in B} r_i + p_f \sum_{i \in \Psi} w_i \right\} \leq f_b \times (1 + \zeta_C) \quad (42)$$

$$P_d^{av} = P_d \times (1 + \zeta) \quad (43)$$

$$P_w^{av} = P_w \times (1 + \zeta) \quad (44)$$

که در آن، w_i ، r_i ، n_{ij} و ζ متغیرهای تصمیم می‌باشند. مسئله بهینه‌سازی فوق همان مسئله بهینه‌سازی (۲۶)–(۳۳) است که سه قید جدید (۴۲)–(۴۴) به آن اضافه شده است. قید نابرابری (۴۲) تابع هدف را زیر مقدار بحرانی از پیش تعیین شده نگه می‌دارد. قیود برابری (۴۳) و (۴۴) مربوط به مقادیر پایه بارها (P_d^{av}) و تولید توان بادی (P_w^{av}) است. در استراتژی ریسک‌گریزی، مقادیر واقعی بارها و

هدف IGDT در واقع مقاوم‌سازی مقدار f_b در برابر تغییرات عدم قطعیت‌های متغیرهای ورودی است. به بیان ریاضی، بایستی متغیرهای تصمیم‌گیری \mathbf{X} به گونه‌ای انتخاب شوند که تابع هدف f در برابر انحراف عدم قطعیت‌ها متغیرهای ورودی γ از مقادیر مورد انتظارشان ($\bar{\gamma}$) مصون بماند. این استراتژی محافظه‌کارانه مبتنی بر IGDT "استراتژی ریسک‌گریزی" نامیده می‌شود. که در آن، حداکثر شعاع عدم قطعیت (ζ) با حل مسئله بهینه‌سازی زیر یافت می‌شود:

$$\text{maximize } \zeta \quad (22)$$

$$X, \zeta$$

$$H_i(\mathbf{X}, \gamma) \leq 0, i \in \Psi_{eq} \quad (23)$$

$$G_j(\mathbf{X}, \gamma) = 0, j \in \Psi_{ineq} \quad (24)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \zeta = \text{maximum } \zeta \\ f(\mathbf{X}, \gamma) \leq \Lambda_C \\ \Lambda_C = f_b(\mathbf{X}, \gamma) \times (1 + \zeta_C), \gamma \in \Gamma \end{array} \right. \quad (25)$$

Λ_C مقدار بحرانی (حداکثر مجاز) تابع هدف برای ایمن‌سازی آن است. این تابع هدف نباید از مقدار بحرانی فراتر رود. این مقدار بر اساس قضاوت برنامه‌ریز و نیاز تصمیم‌گیرنده سیستم قدرت تعیین می‌گردد. معمولاً بر اساس مقدار پایه f_b تعیین می‌شود. در اینجا، پارامتر مثبت ζ_C تعیین شده توسط تصمیم‌گیرنده برای تعیین Λ_C استفاده می‌شود. ζ_C ترانس قابل قبول f_b در افزایش f_b به دلیل تغییرات احتمالی عدم قطعیت‌ها است.

ساختار پیشنهادی در روابط (۲۲)–(۲۵) یک مسئله بهینه‌سازی دو سطحی است. در سطح پایین‌تر (۲۵)، حداکثر شعاع عدم قطعیت (ζ) برای مقدار معینی از متغیرهای تصمیم (\mathbf{X}) تعیین می‌شود. سپس ζ به سطح بالاتر (۲۲)–(۲۴) منتقل می‌شود. در این سطح، تصمیم‌گیرنده متغیرهای تصمیم \mathbf{X} را به ζ افزایش می‌دهد. اما تابع هدف f نباید بیش از مقدار بحرانی خود (Λ_C) افزایش یابد [۱۹–۲۲].

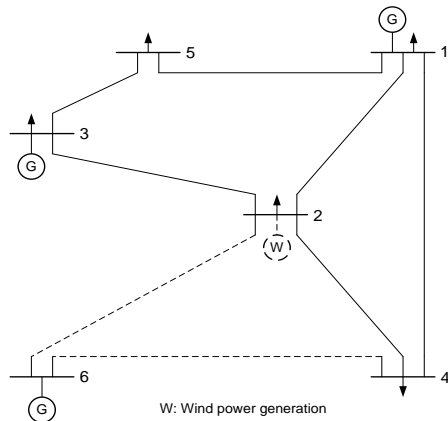
برای مسئله بهینه‌سازی RTNEP روابط (۱)–(۸)، استراتژی ریسک‌گریز مبتنی بر IGDT مذکور در بالا به صورت زیر فرمول‌بندی می‌شود:

$$f_b = \text{minimize } \left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_{i \in B} r_i + p_f \sum_{i \in \Psi} w_i \right\} \quad (26)$$

$$n_{ij}, r_i, w_i$$

که

¹ risk averse strategy



شکل (۳): دیاگرام تک خطی سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده.

جدول (۱): اطلاعات بار و تولید سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده

شینه	1	2	3	4	5	6
بار (MW)	80	240	40	160	240	0
تولید (MW)	150	100	360	0	0	600

جدول (۲): اطلاعات خطوط انتقال موجود سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده.

ظرفیت (MW)	راکتانس (pu)	به شینه	از شینه
100	0.4	2	1
80	0.6	4	1
100	0.2	5	1
100	0.2	3	2
100	0.4	4	2
100	0.3	6	2
100	0.2	5	3
100	0.3	6	4

تولیدات توان بادی بیشتر از مقادیر پیش بینی شده آنها فرض می شود. زیرا، بین تابع هدف TNEP و این پارامترها همبستگی مثبت وجود دارد. به عبارت دیگر، تابع هدف با افزایش (کاهش) بار و تولید توان باد افزایش (کاهش) می یابد. با این استراتژی، تابع هدف در حداکثر شعاع عدم قطعیت بارها و عدم قطعیت های تولیدات توان بادی (\hat{G}) مصون می ماند.

مدل IGDT-TNEP فوق روی سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده آزمایش شده است [۱۰]. نمودار تک خطی این سیستم در شکل (۳) نشان داده شده که شامل سه شین ژنراتوری و هشت خط انتقال است. داده های بار و تولید در جدول (۱) ارائه شده است. تعداد خطوط انتقال موجود ۸ خط (جدول (۲)) و پانزده مسیر برای نصب جدید در مسیرها سه خط است. در این سیستم، ظرفیت بار اولیه و تولید (بدون ظرفیت تولید بادی شین ۲) به ترتیب ۷۶۰ مگاوات و ۱۱۱۰ مگاوات است. هدف TNEP توسعه شبکه انتقال برای پنج سال آینده با نرخ افزایشی ۱۰ درصد بار و تولید است. همان طور که در شکل (۳) نشان داده شده است، تولید توان بادی به شین ۲ تزریق می شود. ظرفیت این نوع تولید ۱۰۰ مگاوات است. ضریب جریمه برای کاهش بار و تولید توان بادی $5270 \text{ MW}/\$$ در نظر گرفته شده است.

در مسئله بهینه سازی (۳۴)-(۴۴)، شش متغیر ورودی با عدم قطعیت، پنج بار و یک واحد تولید توان بادی وجود دارد. برای حالت پایه، بارها در مقادیر پیش بینی شده خود (پایه) ثابت بوده و فرض می شود که تولید توان بادی در شین ۲ برابر با ۵۰ درصد ظرفیت نامی آن باشد. با این مشخصات، مسئله TNEP حل شده و مقدار تابع هدف پایه (f_b) $139 \text{ \$M}$ است. طرح بهینه توسعه در حالت پایه به صورت ۲-۶، $2 \times (3-5)$ ، $2 \times (4-6)$ است. این مسئله در محیط Matlab با استفاده از حل کننده CPLEX [۲۳] حل شده است.

با فرض اینکه درجه تحمل قلیل قبول در افزایش مقدار تابع پایه هدف (G_C) برابر ۳۰ درصد باشد، مسئله بهینه سازی (۳۴)-(۴۴) حل می شود. با رعایت G_C ، طرح بهینه توسعه شبکه انتقال به صورت ۱-۵، $2 \times (2-6)$ ، $2 \times (3-5)$ ، $2 \times (4-6)$ با هزینه سرمایه گذاری مورد نیاز معادل ۱۸۰ میلیون دلار است. با وجود این طرح، حداکثر شعاع عدم قطعیت ها (\hat{G}) که تابع هدف در برابر آن مصون می ماند برابر با ۷٪ خواهد بود.

جدول (۳): اطلاعات خطوط انتقال کاندیدا سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده

از	به	راکتانس (pu)	ظرفیت (MW)	هزینه سرمایه‌گذاری (M\$)
1	2	0.4	2×100	40
1	3	0.38	3×100	38
1	4	0.6	2×80	60
1	5	0.2	2×100	20
1	6	0.68	3×70	68
2	3	0.2	2×100	20
2	4	0.4	2×100	40
2	5	0.31	3×100	31
2	6	0.3	2×100	30
3	4	0.59	3×100	59
3	5	0.2	2×100	20
3	6	0.48	3×100	48
4	5	0.63	3×75	63
4	6	0.3	2×100	30
5	6	0.61	3×78	61

۴-۲- حل مسئله RNEP از روش TOAT

روش تست آرایه متعامد تاگوچی^۱ (TOAT) در مرجع [۲۴] برای یافتن پاسخ‌های مستحکم برای مسایل تولید ارائه شد. این روش سناریوهای آزمایشی بسیار کوچکتری را برای متغیرهای ورودی نامشخص ارائه می‌کند و به بار محاسباتی کمتری نسبت به شبیه‌سازی مونت کارلو^۲ (MCS) نیاز دارد. در روش TOAT، سناریوهای مناسبی از متغیرهای ورودی نامشخص برای پوشش تمامی سناریوهای ممکن ارائه شده است. برای توضیح این روش، فرض کنید سیستم Y می‌تواند با تابع $y = Y(x_1, \dots, x_F)$ نمایش داده شود که در آن، x_1, \dots, x_F متغیرهای ورودی نامشخص با تعداد F هستند. اگر هر یک از این متغیرها دارای سطح B در محدوده تغییرات خود باشند، تعداد ترکیبات ممکن از حالات سیستم B^F خواهد بود. آزمایش همه این حالت‌ها به بار محاسباتی زیادی نیاز دارد، به خصوص زمانی که F بزرگ باشد. روش TOAT با انتخاب تعداد بهینه سناریوهای تست، تعداد حالت‌های تست و بار محاسباتی را کاهش می‌دهد. در TOAT، سناریوها بر اساس آرایه‌های متعامد^۳ (OAs) تولید می‌شوند. OA برای F متغیرها با تعداد سطوح B برای هر متغیر با $L_H(B^F)$ نشان داده می‌شود.

تعداد ترکیب سطوح متغیرها است. $L_H(B^F)$ به صورت یک ماتریس با H سطر و F ستون نشان داده می‌شود و مقادیر عناصر ماتریس بر اساس سطوح متغیرها نشان داده می‌شوند. به عنوان مثال، OA برای $L_4(2^3)$ به شرح زیر است:

$$L_4(2^3) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 2 & 2 \\ 2 & 1 & 2 \\ 2 & 2 & 1 \end{bmatrix}$$

که، سه متغیر با دو سطح برای هر متغیر، و چهار سناریو در وجود دارد. فرض کنید، شماره‌های "۱" و "۲" به ترتیب سطوح پایین و بالای متغیرها را نشان دهند، سناریوهای به دست آمده توسط $L_4(2^3)$ به صورت جدول (۴) است.

جدول (۴): چهار سناریو اخذ شده از OA برای $L_4(2^3)$.

شماره سناریو	سطح متغیر		
	متغیر ۱	متغیر ۲	متغیر ۳
سناریو ۱	1	1	1
سناریو ۲	1	2	2
سناریو ۳	2	1	2
سناریو ۴	2	2	1

بنابراین، ابعاد H بسیار کوچکتر از ابعاد B^F است. در سیستم مورد بررسی با سه متغیر نامشخص و هر کدام با دو سطح، تعداد سناریوهای کامل برابر 2^3 است. همان‌طور که ملاحظه گردید، با استفاده از $L_4(2^3)$ ، فقط چهار سناریو آزمایش می‌شوند. بنابراین، تعداد سناریوهای آزمایش به طور قابل توجهی کاهش می‌یابد. مشخصات OA به صورت زیر است:

- هر سطح از یک متغیر نامشخص (H/B) بار در هر ستون رخ می‌دهد.

- در هر دو ستون، تعداد وقوع دو سطح متغیر یکسان است. به عنوان مثال، در هر دو ستون $L_4(2^3)$ ، سطوح "۱۱"، "۱۲"، "۲۱" و "۲۲" فقط یک بار رخ می‌دهند.

- سناریوهای به دست آمده توسط OA به طور یکنواخت در فضای همه سناریوهای ممکن توزیع شده‌اند. این ویژگی در شکل (۴) برای ترکیبات $L_4(2^3)$ نشان داده شده است.

³ Orthogonal arrays

¹ Taguchi's orthogonal array testing

² Monte Carlo simulation

سناریوهای انتخاب شده در مسئله بهینه‌سازی TNEP پیاده‌سازی می‌شوند. فرمولبندی TNEP با TOAT با در نظر گرفتن این سناریوها به شرح زیر است:

$$f = \underset{n_{ij}, r_{i,h}, w_{i,h}}{\text{minimize}} \left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_h \sum_{i \in B} r_{i,h} + p_f \sum_h \sum_{i \in \Psi} w_{i,h} \right\} \quad (45)$$

که،

$$S^T f_h + P_{g,h} + (P_{w,h} - w_h) = (P_{d,h} - r_h) \quad (46)$$

$$f_{ij,h} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_{i,h} - \theta_{j,h}) = 0 \quad (47)$$

$$|f_{ij,h}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (48)$$

$$P_g \leq P_{g,h} \leq \bar{P}_g \quad (49)$$

$$0 \leq r_h \leq P_d \quad (50)$$

$$0 \leq w_h \leq P_w \quad (51)$$

$$0 \leq n_{ij} \leq \bar{n}_{ij}, \quad \forall (i,j) \in \Omega \quad (52)$$

که، شاخص h مربوط به شماره سناریوی اجرا شده است و $h = 1, 2, 3, \dots, H$. هدف رابطه (۴۵) به حداقل رساندن مجموع هزینه‌های سرمایه‌گذاری و حذف بار و تولید توان بادی در تعداد H سناریو لحاظ شده است.

سناریوهای تولید شده توسط TOAT همه سناریوهای ممکن متغیرهای ورودی نامشخص را پوشش نمی‌دهند. بنابراین، بایستی استحکام پاسخ (طرح) توسعه به دست آمده برای TNEP بررسی گردد. بدین منظور، تعداد K سناریو توسط MCS و بر اساس pdf متغیرهای نامشخص، تولید و آزمایش گردد که K خیلی بیشتر از H است. با فرض اینکه k شماره سریال سناریو باشد و $k = 1, 2, 3, \dots, K$ ، این سناریوها به صورت روابط (۵۳)–(۵۹) آزمایش می‌شوند:

$$\underset{r_{i,k}, w_{i,k}}{\text{minimize}} \left\{ \sum_{i \in B} r_{i,k} + \sum_{i \in \Psi} w_{i,k} \right\} \quad (53)$$

که،

$$S^T f_k + P_{g,k} + (P_{w,k} - w_k) = (P_{d,k} - r_k) \quad (54)$$

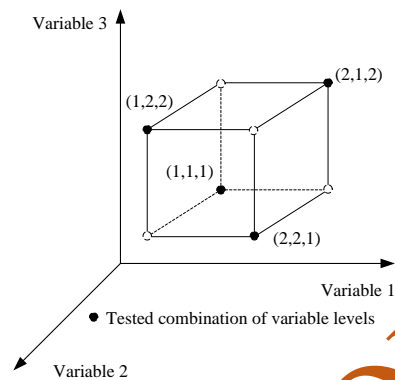
$$f_{ij,k} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_{i,k} - \theta_{j,k}) = 0 \quad (55)$$

$$|f_{ij,k}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (56)$$

$$P_g \leq P_{g,k} \leq \bar{P}_g \quad (57)$$

$$0 \leq r_k \leq P_d \quad (58)$$

$$0 \leq w_k \leq P_w \quad (59)$$



شکل (۴) آرایه متعامد $L_4(2^3)$.

ممکن است برای یک سیستم، در کتابخانه‌های OA ارائه OA وجود نداشته باشد که تعداد ستون‌های آن برابر با تعداد متغیرهای نامشخص سیستم باشد. در چنین حالتی، یک OA که تعداد ستون‌های آن چند عدد بیشتر از تعداد متغیرهای نامشخص سیستم است، انتخاب می‌شود. اگر در مسئله TNEP، مقادیر بارها و تولید توان بادی متغیرهای ورودی نامشخص باشند، لازم است آرایه‌های متعامد این متغیرهای نامشخص تعریف شوند. با فرض توزیع نرمال برای یک بار الکتریکی، $\mu - \sigma$ و $\mu + \sigma$ به عنوان نماینده مقادیر بار انتخاب می‌شوند که μ و σ به ترتیب مقدار مورد انتظار و مقدار انحراف از معیار این بار الکتریکی هستند. توان خروجی یک ژنراتور تولید توان بادی بین صفر و ظرفیت نامی آن تغییر می‌کند. این مقادیر حدی به عنوان نماینده‌ها برای تعریف تولید توان بادی نامشخص انتخاب می‌شوند. بنابراین، در اینجا OA با دو سطح در TNEP مستحکم استفاده می‌شود. سناریوهای آزمایشی عملیاتی برای TNEP به صورت زیر تعریف می‌شوند:

الف) تعیین تعداد متغیرهای عدم قطعیت مربوط به بارهای الکتریکی (n_d) و تولیدات توان بادی (n_w).

ب) ارائه OA به صورت $L_H(B^F)$ برای عدم قطعیت فوق که در آن $F \geq n_d + n_w$. "۱" و "۲" در یک ستون OA به ترتیب مقادیر کم و بالای متغیرها هستند (یا بالعکس). در اینجا، هر متغیر نامشخص دارای یک سطح کم و یک سطح زیاد است.

ج) اگر تعداد ستون‌ها در OA بیشتر از تعداد متغیرهای نامشخص باشد، ستون‌های اضافی را نادیده گرفته و فرض می‌شود اولین ستون $n_d + n_w$ از $L_H(B^F)$ همان متغیرهای بار و تولید نیروی باد باشد. سپس، تعداد H ردیف $L_H(B^F)$ به عنوان سناریوهای عملیاتی انتخاب می‌شوند.

جدول (۵): سناریوهای آزمایشی به دست آمده از $L_8(2^7)$ برای سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده.

شماره سناریو	سطوح متغیرها						ستون صرف نظر شده
	P_{d1}	P_{d2}	P_{d3}	P_{d4}	P_{d5}	P_{w2}	
1	187	560	93	374	560	0	1
2	187	560	93	456	684	161	2
3	187	684	114	374	560	161	2
4	187	684	114	456	684	0	1
5	229	560	114	374	684	0	2
6	229	560	114	456	560	161	1
7	229	684	93	374	684	161	1
8	229	684	93	456	560	0	2

با سناریوهای انتخاب شده جدول (۵)، مسئله TNEP روابط (۴۵) - (۵۲) مبتنی بر TOAT حل شده و طرح توسعه انتقال بدست آمده به صورت $2 \times (0-1)$ ، $3-2$ ، $2 \times (2-6)$ ، $2 \times (3-5)$ ، $2 \times (4-6)$ با هزینه سرمایه‌گذاری مورد نیاز ۲۲۰ میلیون دلار است. این مسئله در محیط نرم افزار Matlab با استفاده از حل کننده CPLEX حل شده است. اکنون، استحکام طرح انتقال بدست آمده را بررسی می‌کنیم. که، خطوط انتقال جدید به سیستم اضافه و مسئله بهینه‌سازی روابط (۵۳) - (۵۹) برای ۱۰۰۰ سناریوی تولید شده توسط MCS حل می‌شود. در ۹۴۴ سناریو، مقدار تابع هدف رابطه (۵۳) صفر می‌شود. بنابراین، درجه استحکام طرح محاسبه شده ۹۴.۴٪ است که کاملاً قابل قبول است.

۴-۳- حل مسئله RNEP از روش STC

این روش بهینه‌سازی مستحکم در واقع یک تکنیک تحلیل ریسک است که در مرجع [۲۶] برای حل مسئله مشارکت‌پذیری واحدهای تولید توان مستحکم پیشنهاد شده است. هدف این روش به حداقل رساندن حداکثر پشیمانی طرح‌های توسعه (پاسخ‌های TNEP) در تمام سناریوهای ممکن است [۲۷]. پشیمانی طرح X در سناریو s تفاوت بین هزینه طرح X در سناریو s و هزینه طرح بهینه \bar{X} در این سناریو است، یعنی:

$$\text{regret}(X, s) = f(X, s) - f(\bar{X}, s) \quad (61)$$

که، $\text{regret}(X, s)$ پشیمانی طرح X در سناریو s است. $f(X, s)$ و $f(\bar{X}, s)$ به ترتیب هزینه‌های (مقادیر تابع هدف) طرح X و طرح بهینه \bar{X} در سناریو s هستند. طرح بهینه \bar{X} را می‌توان با حل مسئله بهینه‌سازی TNEP با حضور تک سناریو s محاسبه کرد.

اگر در سناریوی آزمایشی k مقدار تابع هدف رابطه (۵۳) صفر گردد، طرح توسعه انتقال برای این سناریو کفایت می‌کند. درجه استحکام طرح محاسبه شده بر حسب درصد به صورت زیر محاسبه می‌شود:

$$\beta = \frac{K_1}{K} \times 100\% \quad (60)$$

که، K_1 شماره سناریوهای آزمایشی است که مقدار تابع هدف رابطه (۵۳) در آن صفر شده است.

TNEP مبتنی بر TOAT روابط فوق، روی سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده پیاده‌سازی شده است. همان طور که در بخش ۴ ذکر شد، تعداد عدم قطعیت‌های ورودی ۶ عدد (۵ عدم قطعیت مربوط به بارهای الکتریکی و یک عدم قطعیت مربوط به تولید توان بادی) می‌باشد. با انتخاب تابع توزیع نرمال برای عدم قطعیت بار الکتریکی، $\mu - \sigma$ و $\mu + \sigma$ به عنوان سطوح پایین و بالای بار انتخاب می‌شوند. انحراف از معیار (σ) هر بار نامشخص ۱۰٪ مقدار مورد انتظار (μ) آن است. فرض می‌شود که مقدار مورد انتظار تولید توان بادی در شین ۲ برابر ۵۰ درصد ظرفیت نامی آن و مقادیر مورد انتظار بار در شین‌های ۲ تا ۵ به ترتیب ۸۰، ۲۴۰، ۴۰، ۱۶۰ و ۲۴۰ مگاوات است. ظرفیت نامی تولید توان بادی در شین ۲ برابر ۱۰۰ مگاوات است. بنابراین، یک آرایه متعامد با ۶ متغیر دو سطحی نامشخص مورد نیاز است. از کتابخانه‌های OA [۲۵]، OA از نوع $L_8(2^7)$ برای این مجموعه از عدم قطعیت‌ها مناسب است. آرایش ماتریسی این OA به صورت زیر است:

$$L_8(2^7) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 2 & 2 & 2 & 2 \\ 1 & 2 & 2 & 1 & 1 & 2 & 2 \\ 1 & 2 & 2 & 2 & 2 & 1 & 1 \\ 2 & 1 & 2 & 1 & 2 & 1 & 2 \\ 2 & 1 & 2 & 2 & 1 & 2 & 1 \\ 2 & 2 & 1 & 1 & 2 & 2 & 1 \\ 2 & 2 & 1 & 2 & 1 & 1 & 2 \end{bmatrix}$$

با این حال، تعداد ستون‌ها در این OA بیشتر از تعداد عدم قطعیت‌ها یعنی عدد ۶ است. بنابراین، ۶ ستون اول این OA انتخاب شده و ستون اضافی آخر نادیده گرفته می‌شود. با فرض اینکه "۱" و "۲" به ترتیب سطوح پایین و بالای عدم قطعیت را نشان دهند، سناریوهای آزمایشی به دست آمده از $L_8(2^7)$ برای سیستم آزمایشی Garver در جدول (۵) ارائه شده است. مقادیر کم و زیاد بار در این جدول بر اساس مقادیر بار در پایان افق زمانی یعنی در پایان سال پنجم با نرخ افزایشی سالانه ۱۰ درصد محاسبه شده است.

$$0 \leq r_s \leq P_d \quad (68)$$

$$0 \leq w_s \leq P_w \quad (69)$$

$$0 \leq n_{ij} \leq \bar{n}_{ij}, \quad \forall (i, j) \in \Omega \quad (70)$$

بنابراین، برای به حداقل رساندن حداکثر پشیمانی، یک مسئله بهینه‌سازی دو سطحی (master-slave) باید حل شود تا طرح بهینه نهایی به دست آید:

- مسئله Master

$$\text{minimize maximum}_X (f(X, s) - f(\bar{X}, s)) \quad (71)$$

که در هر سناریو، هزینه $f(X, s)$ به صورت زیر محاسبه می‌شود:

- مسئله Slave

$$f(X, s) = \text{minimize}_{r_{i,s}, w_{i,s}} \left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_{i \in B} r_{i,s} + p_g \sum_{i \in \Psi} w_{i,s} \right\} \quad (72)$$

که،

$$S^T f_s + P_{g,s} + (P_{w,s} - w_s) = (P_{d,s} - r_s) \quad (73)$$

$$f_{ij,s} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_{i,s} - \theta_{j,s}) = 0 \quad (74)$$

$$|f_{ij,s}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (75)$$

$$P_g \leq P_{g,s} \leq \bar{P}_g \quad (76)$$

$$0 \leq r_s \leq P_d \quad (77)$$

$$0 \leq w_s \leq P_w \quad (78)$$

مجموعه سناریوها از عدم قطعیت‌های ورودی یعنی بارها و تولید بادی تولید می‌شوند. این سناریوها را می‌توان با روش‌های مختلفی مانند روش آرایه‌های متعامد تاگوچی تعریف کرد.

این مسئله RTNEP مبتنی بر سناریو برای سیستم مذکور Garver حل شده است. سناریوهای تعیین شده با روش تاگوچی (جدول (۵)) به عنوان مجموعه سناریوهای ممکن در مسئله لحاظ می‌گردند. در هر سناریو، طرح توسعه بهینه با استفاده از حل کننده CPLEX پیدا می‌شود. مقادیر تابع هدف رابطه (۶۳) برای طرح‌های بهینه در جدول (۸) ارائه شده است. پشیمانی از این طرح‌ها در سایر سناریو به شرح جدول (۹) است. ستون آخر این جدول حداکثر پشیمانی هر طرح در مجموعه سناریوها را نشان می‌دهد. بنابراین، طرح ۴ (یا ۵) با حداقل حداکثر پشیمانی برابر با ۱۲۲، طرح بهینه نهایی است. این طرح توسعه به ۲۲۰ میلیون دلار برای نصب خطوط جدید $2 \times (5-1)$ ، $3-2$ ، $2 \times (2-1)$ ، $2 \times (3-5)$ ، $2 \times (4-6)$ نیاز دارد.

در این روش، طرحی که حداکثر پشیمانی را در تمام سناریوها به حداقل می‌رساند، به عنوان طرح بهینه نهایی انتخاب می‌شود، یعنی [۲۷-۲۸]:

$$\text{minimize maximum}_X (regret(X, s)) \quad (62)$$

به منظور شرح معیار پشیمانی Min-max، یک مثال ساده ارائه شده است. فرض کنید، یک مسئله برنامه‌ریزی برای سه سناریو بهینه شده است. برای هر سناریو، طرح بهینه در جدول (۶) پررنگ شده است. جدول (۷) پشیمانی طرح‌های توسعه را در سناریوهای مختلف نشان می‌دهد. همچنین حداکثر پشیمانی هر طرح در این جدول مشخص شده است. لذا، طرح ۲ با حداقل حداکثر پشیمانی به عنوان طرح بهینه نهایی انتخاب می‌گردد.

جدول (۶): طرح بهینه در هر سناریو.

سناریو ج	سناریو ب	سناریو الف	طرح
194	166	150	طرح ۱
174	168	170	طرح ۲
170	154	178	طرح ۳

جدول (۷): پشیمانی‌های طرح‌های توسعه در سناریوهای مختلف.

حداکثر پشیمانی	سناریو ج	سناریو ب	سناریو الف	طرح
24	24	12	0	طرح ۱
20	4	14	20	طرح ۲
28	0	0	28	طرح ۳

برای مسئله بهینه‌سازی TNEP، فرمولبندی ریاضی معیار پشیمانی Min-max به صورت زیر است:

در ابتدا لازم است برای هر سناریو s ، هزینه بهینه $f(\bar{X}, s)$ به صورت زیر محاسبه شود:

$$f(\bar{X}, s) = \text{minimize}_{n_{ij}, r_{i,s}, w_{i,s}} \left\{ \sum_{(i,j) \in \Omega} c_{ij} n_{ij} + p_f \sum_{i \in B} r_{i,s} + p_g \sum_{i \in \Psi} w_{i,s} \right\} \quad (63)$$

که،

$$S^T f_s + P_{g,s} + (P_{w,s} - w_s) = (P_{d,s} - r_s) \quad (64)$$

$$f_{ij,s} - B_{ij}(n_{ij}^0 + n_{ij})(\theta_{i,s} - \theta_{j,s}) = 0 \quad (65)$$

$$|f_{ij,s}| \leq (n_{ij}^0 + n_{ij}) \bar{f}_{ij} \quad (66)$$

$$P_g \leq P_{g,s} \leq \bar{P}_g \quad (67)$$

جدول (۸): طرح بهینه در هر سناریو در سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده.

طرح	سناریو ۱	سناریو ۲	سناریو ۳	سناریو ۴	سناریو ۵	سناریو ۶	سناریو ۷	سناریو ۸
طرح ۱	110	437	110	1157	619	197	477	820
طرح ۲	161	145	140	826	469	180	382	661
طرح ۳	197	491	98	1183	646	203	530	943
طرح ۴	220	220	220	220	220	220	220	220
طرح ۵	220	220	220	220	220	220	220	220
طرح ۶	585	412	464	1345	983	166	862	1099
طرح ۷	181	181	181	431	335	181	190	181
طرح ۸	160	292	160	412	329	177	292	160

جدول (۹): پیشیمانی طرح های توسعه در سناریوهای مختلف در سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده.

طرح	سناریو ۱	سناریو ۲	سناریو ۳	سناریو ۴	سناریو ۵	سناریو ۶	سناریو ۷	سناریو ۸	حداکثر پیشیمانی
طرح ۱	0	292	12	937	399	31	287	660	937
طرح ۲	51	0	42	606	249	14	192	501	606
طرح ۳	87	346	0	963	426	37	340	783	963
طرح ۴	110	75	122	0	0	54	30	60	122
طرح ۵	110	75	122	0	0	54	30	60	122
طرح ۶	475	267	366	1125	763	0	672	939	1125
طرح ۷	71	36	83	211	115	15	0	21	211
طرح ۸	50	147	62	192	109	11	102	0	192

۴-۴- مقایسه پاسخ‌های روش‌های IGDT، TOAT و STC

در جدول (۱۰)، مقایسه کلی بین روش‌های IGDT، TOAT و STC در حل مسئله RTNEP ارائه شده است. اطلاعات این جدول نشان می‌دهد که، در طرح توسعه بدست آمده توسط روش IGDT تعداد خطوط جدید برای نصب و به تبع هزینه سرمایه‌گذاری کمتر است. با این روش، هزینه سرمایه‌گذاری تقریباً ۱۸ درصد کمتر از سایر روش‌ها است. البته روش IGDT دارای حجم بیشتر محاسباتی می‌باشد که با توجه به اینکه مسئله RTNEP یک مسئله بلند مدت است، زمان اجرای برنامه و حجم محاسباتی حایز اهمیت نمی‌باشد. بنابراین در کل، روش IGDT به دلیل قابلیت یافتن پاسخ بهینه با هزینه سرمایه‌گذاری کمتر نسبت به روش‌های TOAT و STC ارجحیت دارد.

جدول (۱۰): مقایسه پاسخ‌های روش‌های IGDT، TOAT و STC.

روش	تعداد خطوط	هزینه	زمان CPU
حل	جدید	سرمایه‌گذاری (M\$)	(min)
IGDT	۷	۱۸۰	۳۷
TOAT	۹	۲۲۰	۱۶
STC	۹	۲۲۰	۲۳

۵- نتیجه‌گیری

در این مقاله، روش‌های مرسوم IGDT، TOAT و STC برای حل مسئله TNEP مستحکم با در نظر گرفتن عدم قطعیت‌های بار و تولید توان بادی مطالعه و مقایسه شد. این روش‌ها با موفقیت فرمولبندی و روی سیستم آزمایشی ۶ شینه Garver اصلاح شده پیاده‌سازی شدند. نتایج شبیه‌سازی، توانایی روش‌های مذکور را در توسعه مستحکم سیستم‌های انتقال را تأیید می‌کند.

در هر یک از روش‌های فوق، طرح توسعه قابل قبولی برای TNEP مستحکم در حضور عدم قطعیت‌های بارهای الکتریکی و تولید توان بادی بدست آمد. این روش‌ها را می‌توان به راحتی بر روی هر سیستم قدرت بزرگتر و در مقیاس واقعی به منظور توسعه مستحکم شبکه‌های انتقال آنها پیاده‌سازی کرد. نتایج شبیه‌سازی نشان می‌دهد که، روش IGDT دارای حجم محاسباتی بیشتری می‌باشد که با توجه به اینکه مسئله RTNEP یک مسئله بلند مدت است، زمان اجرای برنامه و حجم محاسباتی حایز اهمیت نمی‌باشد. بنابراین در کل، روش IGDT به دلیل قابلیت یافتن پاسخ بهینه با هزینه سرمایه‌گذاری کمتر نسبت به روش‌های TOAT و STC ارجحیت دارد.

سرعت cut-out توربین بادی (m/sec)	v_{co}	مجموع شین های بار	B
سرعت نامی توربین بادی (m/sec)	v_r	سوسپتانس تک خط در مسیر (i,j)	B_{ij}
بردار حذف تولید توان بادی (MW)	w	هزینه تک خط نصب شده در مسیر (i,j) (\$)	c_{ij}
تولید توان بادی حذف شده در شین i (MW)	w_i	بردار شارش توان در مسیرها	f
بردار متغیرهای تصادفی	X	مقدار تابع هدف پایه	f_b
پارامتر مقیاس	α	شارش توان در مسیر (i,j)	f_{ij}
پارامتر شکل	β	حد شارش توان تک خط در مسیر (i,j)	\bar{f}_{ij}
مجموع عدم قطعیت ها	Γ	تعداد خطوط اضافه شده در مسیر (i,j)	n_{ij}
مجموع عدم قطعیت های ورودی	γ	ظرفیت تعداد خطوط قابل نصب در مسیر (i,j)	\bar{n}_{ij}
مقدار پیش بینی شده متغیر عدم قطعیت γ	$\bar{\gamma}$	تعداد خطوط موجود در مسیر (i,j)	n_{ij}^0
شعاع عدم قطعیت	ζ	ظریب جریمه حذف بار یا توان تولید بادی (\$/MW)	P_f
ماکزیم شعاع عدم قطعیت	ζ_{\max}	بردار بارها (MW)	P_d
زاویه ولتاژ در شین i/j	θ_i / θ_j	بردار توان های تولیدی (MW)	P_g
شعاع عدم قطعیت	Λ_C	بردارهای حداقل و حداکثر حد تولید (MW)	\bar{P}_g, P_g
درجه خطای پذیرفتنی در کاهش f_b	ζ_C	بردار تولید توان بادی (MW)	P_w
مجموع واحدهای بادی	Ψ	بردار توان های حذف شده (MW)	r
مجموع قیود برابر و نابرابر	Ψ_{eq}	حذف بار در شین i (MW)	r_i
مجموع قیود نابرابر	Ψ_{ineq}	ماتریس حادث گره - شاخه	S
مجموع مسیرهای موجود انتقال	Ω	سرعت باد (m/sec)	v
		سرعت cut-in توربین بادی (m/sec)	v_{ci}

[6] Orfanos, G.A., Georgilakis, P.S., and Hatziaegyriou, N.D. "Transmission Expansion Planning of Systems With Increasing Wind Power Integration," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 28, No. 2, pp. 1355–1362, 2013.

[7] Hemmati, R., Hooshmand, R.A., and Khodabakhshian, A. "Market based transmission expansion and reactive power planning with consideration of wind and load uncertainties," Renew. Sustain. Energy Rev., Vol. 29, pp. 1–10, 2014.

[8] Moeini-Aghaie, M., Abbaspour, A., and Fotuhi-Firuzabad, M. "Incorporating Large-Scale Distant Wind Farms in Probabilistic Transmission Expansion Planning; Part I: Theory and Algorithm," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 27, No. 3, pp. 1594–1601, 2012.

[9] Moeini-Aghaie, M., Abbaspour, A., and Fotuhi-Firuzabad, M. "Incorporating large-scale distant wind farms in probabilistic transmission expansion planning; Part II: Case Studies," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 27, No. 3, pp. 1585–1593, 2012.

[10] Garver, L.L., "Transmission Network Estimation Using Linear Programming," IEEE Trans. Power Appar. Syst., No. 7, pp. 1688–1697, 1970.

[11] Fang, R., and Hill, D.J. "A new strategy for transmission expansion in competitive electricity markets," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 18, No. 1, pp. 374–380, 2003.

[12] Maghouli, P., Hosseini, S. H., Buygi, M.O., and Shahidehpour, M. "A multi-objective framework for transmission

[1] Muñoz-Delgado, G., Contreras, J., Arroyo, J.M., de la Nieta, A.S. and Gibescu, M. "Integrated transmission and distribution system expansion planning under uncertainty". IEEE Transactions on Smart Grid, Vol. 12, No.5, pp.4113–4125, 2021.

[2] Ashoornezhad, A., Falaghi, H., Hajizadeh, A. and Ramezani, M. "A two-stage multi-period distribution network expansion planning considering the integration of private investors". International Transactions on Electrical Energy Systems, Vol. 31, No. 12, p.e13226, 2021.

[3] Abbasi, A., and Abdi, H. "Multiobjective transmission expansion planning problem based on ACOPF considering load and wind power generation uncertainties", Int. Trans. Electr. Energy Syst., Vol. 27, No. 6, pp. 1–15, 2016.

[4] Abbasi, S., Abdi, H., Bruno, S., and La, M. "Transmission network expansion planning considering load correlation using unscented transformation", Electr. Power Energy Syst., Vol. 103, pp. 12–20, 2018.

[5] Buygi, M. O., Balzer, G., Shanechi, H.M., and Shahidehpour, M. "Market-Based Transmission Expansion Planning," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 19, No. 4, pp. 2060–2067, 2004.

- [20] Dehghan, S., Kazemi, A., and Amjady, N. "Multi-objective robust transmission expansion planning using information-gap decision theory and augmented ϵ -constraint method", IET Gener. Transm. Distrib., Vol. 8, No. 5, pp. 828–840, 2014.
- [21] Taherkhani, M., and Hosseini, S. H., "IGDT-based multi-stage transmission expansion planning model incorporating optimal wind farm integration", Int. Trans. Electr. Energy Syst., Vol. 25, No. 10, pp. 2340–2358, 2015.
- [22] Alseddiqui, J., and Thomas, R.J., "Transmission Expansion Planning Using Multi-Objective Optimization", Power Eng. Soc. Gen. Meet. 2006. IEEE, pp. 1–8.
- [23] <https://www.ibm.com/products/ilog-cplex-optimization-studio>
- [24] Tsui, K., "An overview of Taguchi method and newly developed statistical methods for robust design," IIE Trans., Vol. 24, No. 5, pp. 44–57, 1992.
- [25] "Orthogonal Arrays (Taguchi Designs)." [Online]. Available: <http://www.york.ac.uk/depts/maths/tables/orthogonal.htm>.
- [26] Jiang, R., Wang, J., and Zhang, M. "Two-Stage Minimax Regret Robust Unit Commitment", IEEE Trans. Power Syst., Vol. 28, No. 3, pp. 2271–2282, 2013.
- [27] Maghouli, P., Hosseini, S.H., Oloomi Buygi, M., and Shahidehpour, M. "A scenario-based multi-objective model for multi-stage transmission expansion planning", IEEE Trans. Power Syst., Vol. 26, No. 1, pp. 470–478, 2011.
- [28] Chen, B., et al., "Robust Optimization for Transmission Expansion Planning: Minimax Cost vs. Minimax Regret," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 29, No. 6, pp. 3069–3077, 2014.
- expansion planning in deregulated environments," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 24, No. 2, pp. 1051–1061, 2009.
- [13] Aien, M., Fotuhi-firuzabad, M., Member, S., and Aminifar, F. "Probabilistic Load Flow in Correlated Uncertain Environment Using Unscented Transformation", IEEE Trans. Power Syst., Vol. 27, No. 4, pp. 2233–2241, 2012.
- [14] Verbic, G., Claudio, A., and Canizares, A., "Probabilistic optimal power flow in electricity markets based on a two point estimate method", IEEE Trans. Power Syst., Vol. 21, No. 4, pp. 1883–1894, 2006.
- [15] Papaefthymiou, G., and Kurowicka, D. "Using Copulas for Modeling Stochastic Dependence in Power System Uncertainty Analysis", IEEE Trans. Power Syst., Vol. 24, No. 1, pp. 40–49, 2009.
- [16] Zhang, Q., and Wang, H. "Probability density function control for stochastic nonlinear systems using monte carlo simulation", IFAC-PapersOnLine, Vol. 53, No. 2, pp.1288-1293, 2020.
- [17] Al Sobhi, M.M., "The extended Weibull distribution with its properties, estimation and modeling skewed data", Journal of King Saud University-Science, Vol. 34, No. 2, p.101801, 2020.
- [18] Eddin, S.S., and Suzuki, Y. "On the distribution of products of two primes", Journal of Number Theory, Vol. 214, pp.100-136, 2020.
- [19] Rabiee, A., Soroudi, A., Keane, A. "Information Gap Decision Theory Based OPF With HVDC Connected Wind Farms," IEEE Trans. Power Syst., Vol. 30, No. 6, pp. 3396–3406, 2014.

UNCORRECTED PROOF

Comparison of IGDT, TOAT and STC Methods in Robust Planning of Transmission Network Expansion in the Presence of Uncertainties

Shahriar Abbasi

Assistant Professor, Department of Electrical and Computer Engineering, Faculty of Boys 1, Kermanshah Branch, Technical and Vocational University (TVU), Kermanshah, Iran, E-mail address : shabbasi@tvu.ac.ir (corresponding author)

Abstract: Transmission network expansion planning (TNEP) is a classic issue in power system studies that has been studied many times. Aim of TNEP is providing enough capacity to transfer power from generation section to load centers in a reliable and economically efficient manner. The mission of this problem is identifying where, when and what type of new transmission lines should be installed in transmission network.

Purpose of this article is comparing the IGDT, TOAT and STC methods in robust TNEP (RTNEP) in the presence of load and wind power generation uncertainties. Using these methods, robust expansion plans for the modified 6-bus Garver test system are determined and compared. The simulation results confirm validity of these methods in RTNEP. Therefore, these methods can be easily implemented on any large and real scale power system. Moreover, different types of uncertainties can be easily considered in this planning. Simulation results show, the IGDT method has more computational burden, which considering that the RTNEP problem is a long-term problem, the CPU running time and computational burden are not important. Therefore, the IGDT method is preferable to the TOAT and STC methods due to the ability to find the optimal expansion plans with less investment cost.

Keywords: Robust transmission network expansion planning (RTNEP), Load Uncertainty, Wind power generation Uncertainty, IGDT, TOAT, STC.