

ارائه یک مدل تفرانس دهی قطعات بمنظور کاهش هزینه های تولید و زیان کیفیت

پرویز فتاحی^{1*}، دکتر محمد سعیدی مهرآباد²، مهرداد حمیدی³

همدان، دانشگاه بوعلی سینا، گروه مهندسی صنایع

Responder Author E-mail: fattahi@basu.ac.ir

چکیده

تفرانس دهی بمنظور تنظیم حدود کنترل برای مشخصه های قطعات مورد استفاده قرار می گیرد. تفرانس با هزینه رابطه معکوس دارد. هرچقدر تفرانس قطعات در یک مجموعه کوچک تر باشد به علت نیاز به تکنولوژی پیشرفته تر یا قطعات نامنطبق بیشتر، هزینه تولید آن قطعات افزایش می یابد. براساس نقطه نظر کنترل کیفیت پیشرفته تاگوچی، تفرانس ها باید براساس یک تبادل بین هزینه و زیان تولید تعیین گردند. در اینصورت در هنگام طراحی تفرانس ما با دو هزینه مواجه هستیم که علاقمند به کاهش همزمان آنها هستیم. همچنین با توجه به محدودیت ناشی از مشخصات فنی و کیفی مجموعه نمیتوان تفرانس تمامی قطعات مجموعه را افزایش داد. با داشتن مشخصات یک مجموعه (شامل مشخصات کیفی، ابعاد، موقعیت و...) گزینه های مختلفی برای تفرانس دهی قطعات مجموعه وجود دارد که مشخصات مجموعه را نیز رعایت کنند. تفاوت بین این گزینه ها در هزینه تولید و هزینه زیان کیفیت آنها است. در روش تفرانس دهی آماری تفرانس قطعات به روش آماری تعیین می گردد. با توجه به استقلال قطعات، تفرانس مجموعه از تفرانس دهی آماری تفرانس قطعات به رابطه بین آنها به روش آماری بدست می آید. تفرانس قطعات به نحوی تنظیم می گردد که تفرانس مجموعه ناشی از قطعات مشخصات مجموعه را پوشاند. در این مقاله ما بعد از بررسی روشهای مختلف تفرانس دهی و طراحی تفرانس، با استفاده از تکنیک SA، روشی را برای دستیابی به بهترین گزینه تفرانس قطعات یک مجموعه که دارای حداقل هزینه تولید و زیان کیفیت با رعایت محدودیت ها باشد را ارائه می کنیم. نتایج عددی بدست آمده از تست های صورت گرفته نشان دهنده این است که الگوریتم پیشنهادی برای طراحی تفرانس قطعات بمنظور کاهش هزینه تولید کارا می باشد و از این الگوریتم می توان برای طراحی تفرانس قطعات پیچیده نیز استفاده کرد.

واژه های کلیدی: طراحی تفرانس، تفرانس دهی آماری، بهینه سازی، SA

1 عضو هیات علمی، مربی

* نگارنده مخاطب

2 عضو هیات علمی، دانشیار

3 دانشجوی مهندسی صنایع

1. مقدمه

رقابتی شدن بازار تجارت جهانی، متنوع شدن سلیقه مصرف کنندگان و اهمیت بالای کیفیت، تولیدکنندگان را واداشت تا در زمینه کاهش هزینه ها، بهبود بهره وری، بهبود کیفیت بصورت پیشگیرانه و ارائه خدمات بیشتر به مشتری به جنگی تمام عیار با یکدیگر بپردازند. اهمیت هزینه های کیفیت تولید کنندگان را واداشت که قبل از تولید و در هنگام طراحی محصول و فرایند به کیفیت و هزینه های تولید توجه نمایند. تولیدات جدید معمولاً شامل اجزایی می باشند که می توانند با همدیگر مونتاژ شده و یک مجموعه را تشکیل دهند که عملکرد خود را مطابق با طراحی آن برعهده داشته باشند. در فاز ساخت یک سری از عملیات ها روی اجزاء انجام می شود که مشخصات هندسی، اندازه و مکان آنها را کنترل کند. تغییرات هم در فرایندها و مواد خام از قبیل تغییرات خصوصیات مواد، سایش ابزار، خطای فیکسچر، خطای راه اندازی، دما، مهارت کارکنان و غیره منجر به این می شود که قطعات دقیقاً مثل هم تولید نشوند. این تغییرات که در نهایت موجب تغییرات در محصول می گردد هم روی کیفیت محصول تاثیر منفی داشته و هم باعث افزایش هزینه تولید می گردد. بدینمنظور کاهش تغییرات اجزاء تشکیل دهنده محصول حائز اهمیت است. یک از منابع این تغییرات، متغیرهای ابعادی از قبیل جابجایی قطعات از ابعاد مورد نیاز و هندسه ابعاد می باشد. در این زمینه، تolerانسها برای کنترل اندازه، موقعیت و هندسه ابعاد بمنظور اطمینان از اینکه قطعات و مجموعه های مونتاژ شده عملکرد مورد نیاز را برآورده کند، تعیین می گردند.

tolerانس قطعات در یک مجموعه محصول نقش بالایی در میزان هزینه و کیفیت تولیدات خواهد داشت. ادبیات مطرح شده در این موضوع به دهه 1950 بر می گردد [2و1]. مفهوم کلی طراحی tolerانس را در چندین کتاب می توان یافت [3-5]. تعیین tolerانس برای قطعات دارای محدودیت های فنی می باشد که مربوطه به شرایط قطعه و مجموعه بوده و یا توسط متخصصین طراح تعیین می گردد. برای قطعات یک مجموعه tolerانسهای متفاوتی می توان تعیین کرد اما بهترین tolerانس اختصاص داده شده tolerانسی است که محدودیت ها را رعایت نموده و کمترین هزینه را بدنبال داشته باشد.

در خیلی از تحقیق ها در هنگام طراحی tolerانس، تنها کاهش هزینه های تولید بعنوان هدف در نظر گرفته شده است. Roth و Shan [6] روشی را برای tolerانس دهی آماری با استفاده از الگوریتم ژنتیک ارائه کرده اند. در روش آنها هدف کاهش هزینه های تولید می باشد. آنها رفتار قطعات را بصورت آماری در نظر گرفتند و مدلی ارائه کردند که براساس آن tolerانس های اجزاء بمنظور کاهش هزینه های تولید با توجه به محدودیت های فنی مجموعه تخصیص داده می شد.

هزینه دیگری که با tolerانس ارتباط دارد هزینه زیان کیفیت⁴ می باشد. براساس نقطه نظر کنترل کیفیت پیشرفته، تاگوچی پیشنهاد کرد که tolerانس ها باید براساس یک تبادل بین هزینه و زیان تولید تعیین گردند [7و8]. این مساله در مدل ارائه شده توسط Chen، Wu و Tang [9] در نظر گرفته شده است. آنها مدلی را برای حداقل سازی همزمان هزینه تولید و زیان کیفیت در هنگام طراحی tolerانس ارائه کردند. مدل ارائه شده توسط آنان یک مدل ریاضی می باشد. در مدل آنها حالت سه بعدی و وجود چندین tolerانس برای یک جزء در نظر گرفته نشده است.

طراحی tolerانس در حالت سه بعدی و زمانی که یک جزء دارای چندین tolerانس باشد در ادبیات فوق در نظر گرفته نشده است که ما در این تحقیق قصد بررسی آن را داریم. همچنین در مسائل واقعی زمانی که تعداد اجزاء و پیچیدگی مساله افزایش می یابد استفاده از مدل های قطعی بسیار سخت و حتی غیر ممکن می باشد. بدینمنظور در این تحقیق ما با استفاده از تکنیک SA الگوریتمی را برای طراحی tolerانس با هدف حداقل سازی همزمان هزینه تولید و زیان کیفیت ارائه می کنیم. این الگوریتم توانایی پذیرش حالت های پیچیده را نیز دارد. ساختار این مقاله به اینصورت است: در بخش 2 روشهای مختلف طراحی tolerانس مورد بحث قرار می گیرد. در بخش 3 هزینه های مختلف و ارتباط آنها با tolerانس مورد بررسی قرار می گیرد. در بخش 4 مدل سازی مساله ارائه می گردد و در بخش 5 این مدل به حالت سه بعدی تعمیم داده می شود. در بخش 6 الگوریتم مبتنی بر SA برای حل مدل ارائه می شود. در بخش 7 این الگوریتم برای یک مثال کاربردی مورد استفاده قرار گرفته و در بخش 8 نتیجه گیری ارائه می گردد.

2. روشهای طراحی tolerانس

⁴ Quality loss function

تولانس های قطعه جزء مشخصات فنی قطعه بوده که در هنگام طراحی تعیین می گردد. مطالعه رفتار تجمعی از یک سری از متغیرهای تکی برای تعیین تولانس، تحلیل تولانس⁵ نامیده می شود [10]. در تحلیل تولانس که اثر تجمعی متغیرهای ابعادی روی کل مجموعه مطالعه می شود، مجموعه و عملکرد محصول در مقابل نیازمندیهای طراحی آن بررسی و تصدیق می گردد. اگر نیازمندیهای طراحی پوشانده نشود، طراح بعضی از تولانس ها را مجدداً تخصیص داده و رویه طراحی را تکرار می کند. فرایند تصمیم گیری در ارتباط با اینکه کدام تولانس باید تغییر یابد و چه مقدار باید تغییر یابد، توزیع تولانس نامیده می شود. توزیع تولانس ها در صورتی که نتایج تحلیل تولانس در نظر گرفته شود، سنتز تولانس⁶ نامیده می شود [11]. تحلیل تولانس و ترکیب تولانس با همدیگر طراحی تولانس را تشکیل می دهند. دو تکنیک در طراحی تولانس مورد استفاده قرار می گیرد: تولانس دهی بدترین حالت⁷ و تولانس دهی آماری. در تولانس دهی بدترین حالت، تمامی ابعاد مرتبط بصورتی در نظر گرفته می شود که بدترین وضعیت خود را داشته باشند. تولانس ها تحت بدترین مقدار از یک عملکرد طرح تحت هر تغییرات ممکن ناشی از تولانس ها تعیین می گردند. تکنیک بدترین حالت مجموعه و محصول نهایی را در ارتباط با اجزاء داخل محدوده تولانس ضمانت می کند. این روش تولانس دهی در مواقعی که ایمنی بسیار حائز اهمیت است و تولانس های کوچک هزینه های بالایی را تولید می کنند مورد استفاده قرار می گیرد. در این موارد، تصمیمات روی تولانسها برپایه بدترین شرایط مجموعه است که در عمل ممکن است اتفاق بیافتد.

در واقعیت احتمال اینکه بعد تولید شده در بدترین شرایط خود قرار گیرد بسیار کم است. برعکس اکثر ابعاد تولیدی نزدیک به مقدار میانگین خود تولید می شوند. [12]. علاوه براین، برای یک مجموعه کامل، احتمال اینکه تمامی ابعاد آن بصورت همزمان در بدترین حالت خود قرار گیرند بسیار کمتر خواهد شد. شاید این اتفاق یکبار در هر میلیون و حتی بیشتر مجموعه رخ دهد. در اینجا یک تعادلی بین فاکتورهای اقتصادی و حالت بدبینانه را می توان در نظر گرفت. به علت اینکه ابعاد قطعات تولیدی متغیرهای تصادفی هستند، استفاده از فنون آماری در این زمینه مفید می باشد.

در نظر گرفتن رفتار تصادفی متغیرهای ابعاد تولید و استفاده از فنون آماری در هنگام تولانس دهی منجر به تکنیک دیگری از تولانس دهی می گردد که تولانس دهی آماری نام دارد. در تولانس دهی آماری، مقادیر ممکن برای یک بعد تکی از یک قطعه با منطقه ای که دارای بیشترین فرکانس ممکن از فرایند تولید است شرح داده می شود. با قبول اینکه کسر کوچکی از مجموعه مونتاژ نشوند یا عملکرد لازم را نداشته باشند، افزایش قابل توجهی برای تولانس قطعات تکی بدست می آید و ممکن است هزینه های تولید به میزان معنی داری کاهش یابند. تحلیل تولانس آماری احتمال اینکه محصول مونتاژ شود و عملکرد لازم را داشته باشد تحت تولانس های تکی داده شده را محاسبه می کند و اغلب از روشهای آماری مثل روش مونت کارلو استفاده می کند. ارتباط بین تولانس مجموعه و اجزاء به روش های بدبینانه و آماری در روابط (1) و (2) نمایش داده شده است.

(1)

$$t_r = \sum_i \left(\left| \frac{\partial G}{\partial X_i} \right| \times t_i \right)$$

(2)

$$t_r = \left(\sum_i \left(\left| \frac{\partial G}{\partial X_i} \right|^2 \times t_i^2 \right) \right)^{0.5}$$

3. تولانس و هزینه

تعیین تولانس دونوع هزینه به همراه دارد: هزینه تولید و هزینه زبان کیفیت. ارتباط قوی بین هزینه تولید اجزاء و میزان دقت مورد نیاز آنها وجود دارد. هزینه تولید با تولانس اجزاء رابطه عکس دارد. هرچقدر تولانس محدودتر گردد هزینه تولید افزایش می یابد. این افزایش هزینه معمولاً ناشی از تنظیم بیشتر، عملیات با ماشین های دقیق تر، ابزارهای اندازه گیری و ... می باشد. شکل 1 رابطه بین هزینه ساخت و

⁵ Tolerance analysis
⁶ Tolerance synthesis
⁷ Worst-case method

تلرانس برای اجزاء را نشان می‌دهد. از آنجا که یک قطعه قابل ساخت توسط فرایندهای مختلف یا توسط پیمانکاران مختلف که دارای توانمندیهای متفاوت می‌باشند، ممکن است ما با مجموعه گسسته ای از تلرانس های قابل تخصیص به یک جزء قطعه مواجه باشیم. بدین دلیل منحنی هزینه ساخت را می‌توان بصورت گسسته براساس شرایط تولید کننده در نظر گرفت. در بیشتر مواقع معمولاً معادلات نمایی و معکوس مطابق با روابط (3) و (4) را برای نشان دادن رابطه بین هزینه ساخت و تلرانس در نظر می‌گیرند [9].

$$C(t) = a_1 + a_2 \times e^{-a_3 t} \quad (3)$$

$$C(t) = a_1 + a_2 \times t^{-a_3} \quad (4)$$

که پارامترهای a_i ضرایب ثابت هستند.

اگر یک مجموعه شامل n عضو باشد و هریک از اعضاء دارای هزینه ساخت $C_i(t_i)$ باشند آنگاه می‌توان هزینه ساخت کل مجموعه M را بصورت زیر تخمین زد.

$$M = \sum_{i=1}^n C_i(t_i) \quad (5)$$

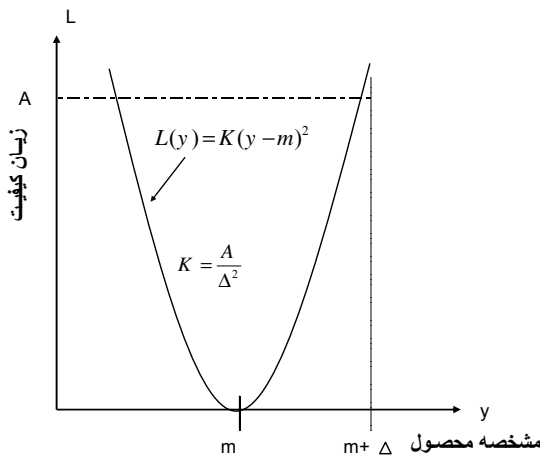
هزینه دیگری که با تلرانس ارتباط دارد هزینه زیان کیفیت⁸ می‌باشد. براساس نقطه نظر کنترل کیفیت پیشرفته، تاگوچی پیشنهاد کرد که تلرانس ها باید براساس یک تبادل بین هزینه و زیان تولید تعیین گردند [11 و 12]. یک تابع کوادراتیک در شکل 2 تخمینی از هزینه های زیان کیفیت را نشان می‌دهد. زیان اقتصادی می‌تواند بیشتر از صفر گردد اگر مشخصه عملکردی از ارزش هدف آن منحرف گردد. زیان اقتصادی را می‌توان براساس تابع زیر معرفی کرد.

$$L(y) = K(y - m)^2 \quad (6)$$

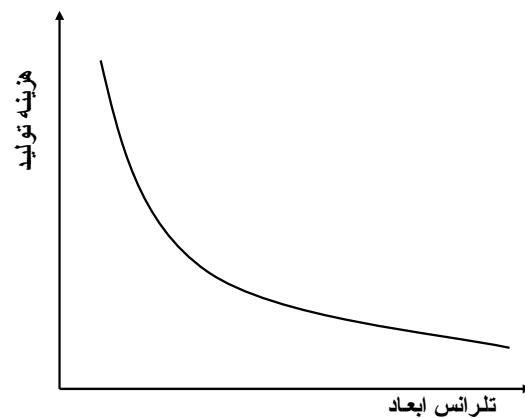
$$(7)$$

$$K = \frac{A}{\Delta^2}$$

در این تابع $L(y)$ مقدار زیان اقتصادی ناشی از تغییرات y از مقدار هدف آن m می‌باشد. مقدار Δ نشان دهنده فاصله مقدار هدف m از حدود تعریف شده برای y می‌باشد و A یک ضریب ثابت برای معرفی هزینه می‌باشد. معادله (6) روشی را برای ارزیابی هزینه زیان کیفیت محصولات تکی را مهیا می‌کند. این معادله در صورتی استفاده می‌گردد که هزینه محصول در صورت خروج از دو طرف محدوده تعریف شده یکسان باشد. در صورتی که یک محصول تابع زیان نامتقارنی داشته باشد نیاز است که در دو طرف مقدار هدف هزینه متفاوت در نظر گرفته شود. این حالت در شکل 3 نمایش داده شده است [13].



شکل 2. تابع زیان تاگوچی



شکل 1. رابطه بین تلرانس و هزینه

هزینه زیان کیفیت برای یک محصول در حالت متقارن در صورتی که توزیع احتمال محصول با تابع چگالی F مشخص شده باشد، براساس رابطه زیر تخمین زده می‌شود.

⁸ Quality loss function

$$L = \int_{-\infty}^{\infty} F(y)K(y-m)^2 dy = Kz^2 \quad (8)$$

که z برابر انحراف معیار استاندارد بعد محصول با میانگین m می باشد. این انحراف معیار با تلرانس محصول ارتباط دارد. برای مثال در صورتی که محصول دارای توزیع نرمال باشد و فاصله بین حدود تلرانس محصول 6 برابر انحراف معیار محصول باشد، احتمال مشاهده یک محصول خارج از تلرانس برابر 0/0027 می باشد. در این حالت رابطه (6) را می توان بصورت زیر نوشت:

$$L = KAt_r^2 \quad (9)$$

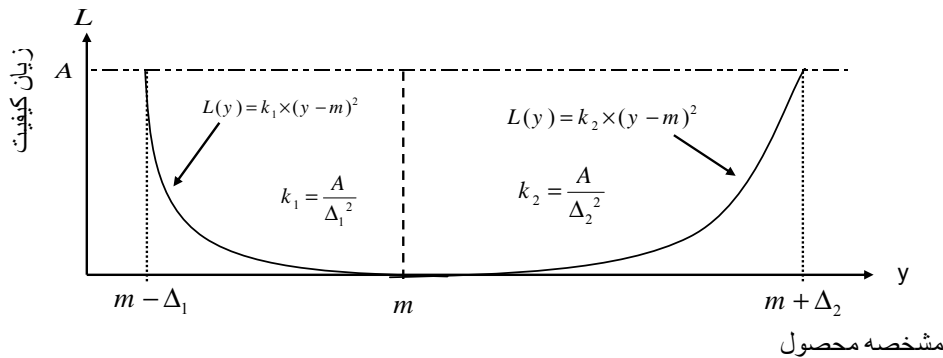
که A یک ضریب بوده که براساس نوع توزیع محصول و احتمال پذیرفته شده برای محصولات خارج از تلرانس تعیین می گردد t_r تلرانس مجموعه نهایی می باشد. در حالتی که تابع زیان نامتقارن باشد روابط (6) و (7) بصورت زیر تعیین می گردند:

$$L = \int_{-\infty}^m F(y)K_1(y-m)^2 dy + \int_m^{\infty} F(y)K_2(y-m)^2 dy \quad (10)$$

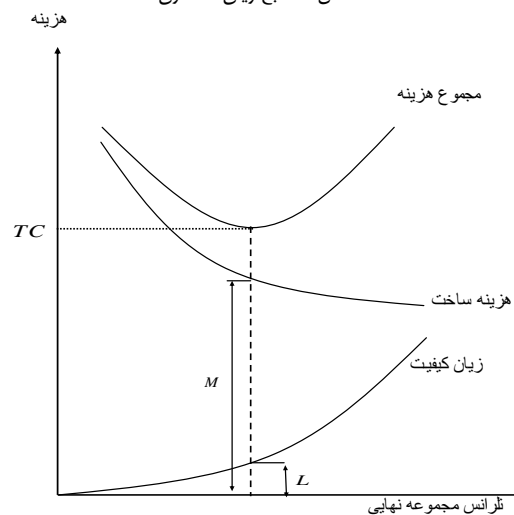
$$(11)$$

$$L = \frac{1}{2}(K_1 + K_2)At_r^2$$

در این تحقیق هر دو هزینه ساخت و زیان کیفیت در بهینه سازی تلرانس در نظر گرفته می شود. بدین منظور هزینه بصورت مجموع دو هزینه ساخت و زیان کیفیت همانطوری که در شکل 4 نمایش داده شده است در نظر گرفته می شود.



شکل 3. تابع زیان نامتقارن



شکل 4. مجموع هزینه در مقابل تلرانس

در هنگام طراحی تیرانس ما بدنبال تعیین تیرانس اجزاء یک مجموعه می‌باشیم به نحوی که نیازهای عملکردی محصول برآورده شده، محدودیت‌های فنی رعایت گردد و هزینه کل حداقل گردد. بنابراین مدل مساله بصورت زیر خواهد بود:

(12)

$$\text{Min } TC = M + L$$

st :

$$t_r \leq T_{allow} \quad (13)$$

$$t_{i_{min}} \leq t_i \leq t_{i_{max}} \quad \text{for } i = 1, \dots, n \quad (14)$$

$$g(t_1, t_2, \dots, t_n) = t_r \quad (15)$$

$$\psi(t_1, t_2, \dots, t_n) \leq 0 \quad (16)$$

در مدل فوق n نشاندهنده تعداد اجزاء مجموعه می‌باشد. رابطه (12) حداقل سازی مجموع هزینه می‌باشد که از روابط (5) و (9) یا (11) استفاده می‌کند. رابطه (13) حداکثر تیرانس مجاز برای بعدهای مجموعه را مشخص می‌کند. رابطه (14) حداقل و حداکثر تیرانس مجاز برای هر جزء را که از مشخصات فنی اجزاء و شرایط تولید بدست می‌آید را مشخص می‌کند. رابطه (15) ارتباط بین تیرانس‌های اجزاء و تیرانس مجموعه را نشان می‌دهد. رابطه (16) سایر محدودیت‌های فنی ناشی از ارتباط بین تیرانس‌ها را مشخص می‌کند. این رابطه با توجه به شرایط محصول ممکن است به چندین رابطه مختلف تبدیل گردد. فضای قابل قبول t_i ها می‌توانند پیوسته یا گسسته براساس شرایط تولید تعیین گردد.

5. مدل‌سازی مساله در حالت سه بعدی

مدل بحث در بخش 4 یک مجموعه شامل n عضو را نشان می‌دهد که دارای یک بعد بوده و هر یک از اجزاء نیز دارای یک بعد می‌باشند. در اغلب محصولات مدل فوق صادق نمی‌باشد و معمولاً مجموعه‌ها بصورت 3 بعدی می‌باشند. مجموعه دارای چند بعد و همچنین هریک از اجزاء آن نیز دارای چند بعد می‌باشد. ارتباط خطی بین ابعاد وجود نداشته و حتی تیرانس یک بعد از یک جزء روی چند بعد مجموعه اثر می‌گذارد. بمنظور در نظر گرفتن شرایط فوق ما فرض می‌کنیم که یک مجموعه دارای D بعد و n جزء می‌باشد. هر جزء دارای d_i بعد می‌باشد. در این حالت روابط (5) و (9) را بصورت زیر می‌توان اصلاح کرد:

$$M = \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{d_i} C_{ij}(t_{ij}) \quad (17)$$

$$L = h(A_1 t_{r1}^2, A_2 t_{r2}^2, \dots, A_D t_{rD}^2) \quad (18)$$

که در آن $C_{ij}(t_{ij})$ هزینه ساخت بعد j ام جزء i ام با در نظر گرفتن تیرانس t_{ij} برای آن می‌باشد. A_s ضریب هزینه برای بعد s ام محصول و t_{rs} تیرانس بعد s ام محصول و h تابعی است که هزینه‌های زیان کیفیت را با همدیگر جمع می‌کند می‌باشد.

با در نظر گرفتن موارد فوق می‌توان مدل طراحی تیرانس در حالت سه بعدی را بصورت زیر نوشت:

(19)

$$\text{Min } TC = M + L$$

st :

$$t_{rs} \leq T_{s,allow} \quad \text{for } s = 1, \dots, D \quad (20)$$

$$t_{i,j_{min}} \leq t_{i,j} \leq t_{i,j_{max}} \quad \text{for } i = 1, \dots, n \quad j = 1, \dots, d_i \quad (21)$$

$$g(t_{1,1}, t_{1,2}, \dots, t_{1,d_1}, t_{2,1}, t_{2,2}, \dots, t_{2,d_2}, \dots, t_{n,1}, t_{n,2}, \dots, t_{n,d_n}) = t_{r,s} \quad \text{for } s = 1, \dots, D \quad (22)$$

$$\psi(t_{1,1}, t_{1,2}, \dots, t_{1,d_1}, t_{2,1}, t_{2,2}, \dots, t_{2,d_2}, \dots, t_{n,1}, t_{n,2}, \dots, t_{n,d_n}) \leq 0 \quad (23)$$

در مدل فوق رابطه (19) حداقل سازی مجموع هزینه می باشد که از روابط (17) و (18) استفاده می کند. رابطه (20) حداکثر ترانس مجاز برای بعدهای مجموعه را مشخص می کند. رابطه (21) حداقل و حداکثر ترانس مجاز برای هر بعد از هر جزء را که از مشخصات فنی اجزاء و شرایط تولید بدست می آید را مشخص می کند. رابطه (22) ارتباط بین ترانس های اجزاء و ترانس های مجموعه را نشان می دهد. رابطه (23) سایر محدودیت های فنی ناشی از ارتباط بین ترانس ها را مشخص می کند. این رابطه با توجه به شرایط محصول ممکن است به چندین رابطه مختلف تبدیل گردد. فضای قابل قبول t_{ij} ها می توانند پیوسته یا گسسته براساس شرایط تولید تعیین گردد. در مدل فوق روابط غیر خطی وجود داشته و برای مسائل واقعی حل آن با استفاده از روش های قطعی بسیار مشکل و حتی غیر ممکن می باشد. بدین دلیل در این تحقیق ما یک الگوریتم برای حل آن با استفاده از تکنیک Simulated Annealing ارائه می دهیم.

6. روش ابتکاری

الگوریتم Simulated Annealing (آنیلینگ شبیه سازی شده) یک روش تصادفی بوده که از مکانیزم آماری جهت یافتن جواب های مسائل بهینه سازی استفاده می کند [14]. اولین بار کرک پاتریک و همکارانش [14] این روش را پیشنهاد کردند و کاربرد تکنیک های شبیه سازی آماری را برای مسائل بهینه سازی محاسباتی نشان دادند. SA بر مبنای فرایند آنیلینگ شکل گرفته است. جستجوی جواب با استفاده از SA، با تولید یک جمعیت اولیه آغاز می شود و هر جواب بعنوان یک آرایش مولکولی با سطح انرژی برابر با مقدار تابع هدف برای رشته جواب متناظر در نظر گرفته می شود، سپس دمای اولیه الگوریتم با تابع از پیش تعریف شده ای کاهش داده شده و در هر دما چندین جمعیت تولید و سپس ارزیابی می شود. جواب های بهتر جایگزین جواب های قبلی شده و جوابهای بدتر در هر مرحله با احتمال $p(n)$ جایگزین رشته جواب جمعیت قبل می شوند. شانس جایجایی یک جواب خوب با یک جواب بدتر، خروج الگوریتم از جواب بهینه موضعی را تضمین می کند و از طرف دیگر کاهش احتمال جواب بدتر با کاهش دما، موجب تضمین همگرایی SA است [15]. به همین ترتیب الگوریتم ادامه می یابد تا شرایط مورد نظر حاصل گردد (مثلا دمای الگوریتم به زیر دمای حداقل تعریف شده برسد). الگوریتم پیشنهادی برپایه SA برای یافتن ترانس بهینه به شرح ذیل می باشد:

قدم 1: انتخاب یک راه حل اولیه x_1 در مجموعه X
 محاسبه مقدار تابع F برای x_1 و قرار دهید: $x^* \leftarrow x_1, F^* \leftarrow F(x_1)$
 قدم 2: تکرار، $n = 1, 2, \dots$ و x_n راه حل جاری می باشد.
 x را در همسایگی x_n ($V(x_n)$) بصورت تصادفی انتخاب کنید.
 اگر $F(x) \leq F(x_n)$ سپس $x_{n+1} \leftarrow x$
 اگر $F(x) > F(x_n)$ سپس $x^* \leftarrow x, F^* \leftarrow F(x)$
 در غیر اینصورت ($F(x) > F(x_n)$) یک عدد تصادفی p بین $[0,1]$ انتخاب کنید
 اگر $p \leq p(n)$ سپس $x_{n+1} \leftarrow x$
 قدم 3: توقف، اگر قاعده توقف برآورده شده است، توقف کنید در غیر اینصورت به قدم 2 برگردید.

در الگوریتم فوق x_1 یک راه حل اولیه از ترانسها می باشد که محدودیت های مدل را رعایت نموده باشد. $F(x)$ مقدار تابع هدف (هزینه کل) به ازاء x می باشد. x_n یک راه حل جاری در مرحله n ام می باشد و $V(x_n)$ یک مجموعه نشاندهنده همسایه های x_n می باشد. p یک عدد تصادفی می باشد که در زمان برخورد با جواب بدتر بمنظور بررسی پذیرش یا عدم پذیرش آن جواب بکار می رود (در روش SA جواب های بدتر بمنظور اجتناب از بهینه محلی با احتمال $p(n)$ پذیرفته می شوند). $p(n)$ احتمال پذیرش در مرحله n ام می باشد.

بمنظور عملیاتی شدن الگوریتم تصمیمات تاکتیکی زیر گرفته می شود:

(الف) انتخاب احتمال پذیرش $p(n)$:

احتمال پذیرش مطابق با معادله زیر تعریف می‌گردد:

$$(24)$$

$$p(n) = \exp\left(-\frac{\Delta F_n}{T(n)}\right)$$

که $\Delta F_n = F(x) - F(x_n)$ و $T(n)$ دما در مرحله n ام می‌باشد.

ب) انتخاب دما در هر مرحله

برنامه دما یا برنامه انجماد باید به نحوی باشد که در جستجویی‌های اولیه احتمال پذیرش جواب‌های بدتر زیاد و در جستجوهای انتهایی احتمال پذیرش جواب‌های بدتر کم گردد. در این حالت ابتدا با یک دمای T_0 شروع شده و بعد از هر L مرحله، دما با ضریب ثابتی $(0 < \alpha < 1)$ کاهش می‌یابد. در نتیجه بعد از kL مرحله $T(kL) = \alpha^k T_0$ خواهد بود. در این رابطه T_0 دمای اولیه، α نرخ انجماد و L طول یک دوره کاهش دما می‌باشد.

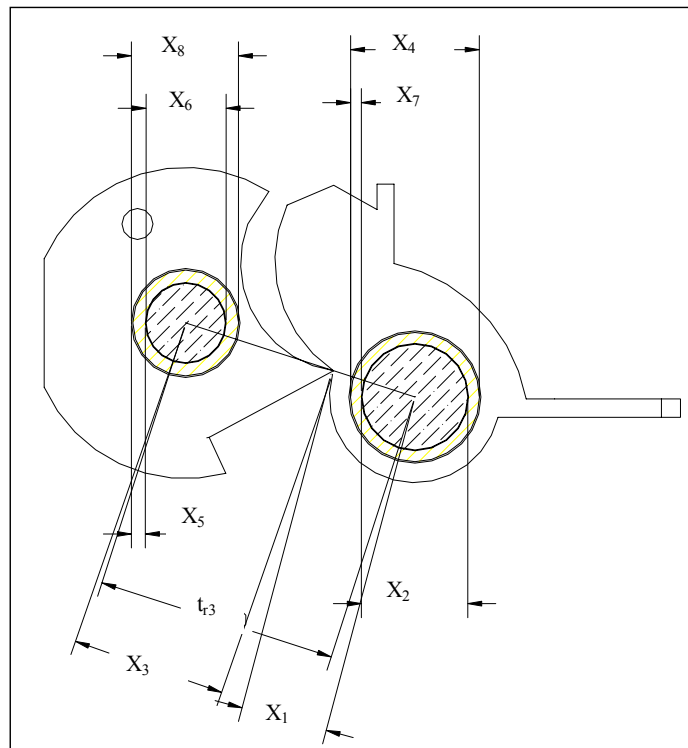
ج) انتخاب قاعده توقف

معمولاً یکی از دو قاعده توقف زیر استفاده می‌گردد:

- اگر F^* حداقل با $\epsilon_1\%$ از k_1 سری پی در پی از مراحل L توسعه نیابد الگوریتم متوقف می‌شود.
- اگر تعداد حرکت‌های پذیرفته شده کمتر از $\epsilon_2\%$ از L ها برای k_2 سری پی در پی از L باشد الگوریتم متوقف می‌شود.

7. مثال عددی

بمنظور بررسی کارایی الگوریتم در این قسمت مثال ساده‌ای که مربوط بکارگیری الگوریتم برای طراحی تلرانس اجزاء تشکیل دهنده یک زیرمجموعه از قفل خودرو می‌باشد را مورد بررسی قرار می‌دهیم. شکل 5 یک زیرمجموعه که قسمتی از براکت قفل خودرو است را نمایش می‌دهد.



شکل 5 - یک زیرمجموعه از مجموعه براکت قفل

روابط موجود بین تفرانس اجزاء و تفرانس های مجموعه در ذیل آمده است. x_i ها نشان دهنده ابعاد مختلف قطعه بوده و تفرانس مرتبط با آن با t_i نشان داده شده است. t_{ij} نشان دهنده j امین تفرانس مجموعه می باشد. روابط ذیل ارتباط بین تفرانس اجزاء و تفرانس های مجموعه را نشان می دهد.

(25)

$$t_{r1} = \sqrt{t_2^2 + t_7^2 + t_4^2} \quad , \quad t_{r1} \leq 0.15$$

$$t_{r2} = \sqrt{t_5^2 + t_6^2 + t_8^2} \quad , \quad t_{r2} \leq 0.15$$

$$t_{r3} = \sqrt{t_1^2 + t_3^2} \quad , \quad t_{r3} \leq 0.05$$

(27)

(28)

$$0.01 \leq t_i \leq 0.15 \quad \text{for } i = 1, \dots, 8$$

رابطه (25) تا (27) ارتباط بین 3 تفرانس مجموعه و تفرانس های 8 جزء مجموعه را نشان می دهد. همچنین محدودیت تفرانس های مجموعه نیز در این روابط ذکر شده است. رابطه (28) محدودیت حداقل و حداکثر برای تفرانس اجزاء را نشان می دهد. روابط فوق با مدل واقعی دارای مقداری تفاوت می باشد ولی این تفاوت تأثیری روی کارایی الگوریتم ندارد. هدف تخصیص تفرانس ها با حداقل مجموع هزینه می باشد. در جدول 1 سایر پارامترهای در نظر گرفته شده در الگوریتم برای حل مساله تخصیص تفرانس فوق نشان داده شده است. در هنگام استفاده از تکنیک SA تنظیم پارامترهای آن دارای اهمیت زیادی می باشد. بدین منظور برای هر مساله خاص ممکن است پارامترها به روش مناسبی تنظیم گردند. تنظیم این پارامترها در عملکرد الگوریتم نقش بالایی دارند. پارامترهای استفاده شده در الگوریتم SA برای مثال فوق به شرح ذیل و جدول 2 می باشند.

قاعده توقف : قاعده توقف در نظر گرفته شده به این صورت می باشد: اگر F^* به تعداد h سری پی در پی از مراحل L توسعه نیابد، الگوریتم متوقف می شود

راه حل اولیه : راه حل اولیه بصورت یک بردار شامل تفرانس اجزاء مورد بررسی بصورت مشخص شده در شکل 6 تعریف می گردد. ابعاد این ماتریس $n \times v$ می باشد که v نشاندهنده ماکزیمم تعداد تفرانس های مجزای اجزاء می باشد. راه حل اولیه بصورت مجموعه ای از تفرانسها که بصورت تصادفی انتخاب شده اند و محدودیت های مساله را رعایت می کنند تشکیل می گردد. همسایگی : انتخاب روش جستجوی همسایه در عملکرد الگوریتم بسیار حائز اهمیت می باشد. در این تحقیق ما همسایگی را با استفاده از تغییر یک مولفه از تفرانس اجزاء تعریف می کنیم. تفرانس اجزاء بصورت تصادفی انتخاب می گردند. مقدار تغییر در تفرانس قطعه کاندیدا برابر با ± 0.001 در نظر گرفته شده است و علامت آن بصورت تصادفی انتخاب می گردد. پس از انتخاب همسایه تست قابل قبول بودن الگوریتم صورت می گیرد و در صورتی که نقطه همسایه غیر ممکن باشد، اصلاح می گردد.

	a_1	a_2	a_3
x_1	7	750	80
x_2	18	1850	31
x_3	6	650	50
x_4	4	450	45
x_5	5	420	90
x_6	14	1340	31
x_7	6	660	60
x_8	7	770	40

	k	A
t_{r1}	177777	0/111
t_{r2}	177777	0/111
t_{r3}	1600000	0/111

جدول 1 - پارامترهای در نظر گرفته شده در منظور طراحی تفرانس مثال فوق

مقدار	پارامتر	ردیف	مقدار	پارامتر	ردیف
-------	---------	------	-------	---------	------

1	دمای اولیه (T_0)	0/95	3	طول L	40
2	نرخ انجماد (α)	0/99	4	قاعده توقف (h)	100

جدول 2 پارامترهای در نظر گرفته شده در الگوریتم SA

الگوریتم با استفاده از نرم افزار ویژوال فورترین کد نویسی شده است. تفرانس های اجزاء زیر مجموعه براكه با استفاده از این برنامه اجرا و نتایج بدست آمده در جدول 3 نمایش داده شده است. نتایج بدست آمده از جدول 3 نشان می دهد كه با در نظر گرفتن تابع زیان ممكن است مجموعه از تمامی تفرانس قابل اختصاص استفاده نکند. این میزان استفاده بستگی به ضرایب هزینه های تابع زیان کیفیت و هزینه ساخت دارد. در صورتی كه هزینه زیان کیفیت کمتر باشد تفرانس های کمتری به اجزاء تخصیص داده می شود و در صورتی كه هزینه زیان کیفیت ناچیز باشد از حداکثر تفرانس قابل اختصاص استفاده می گردد. بمنظور بررسی همگرایی الگوریتم، برنامه در شرایط مختلف و جوابهای اولیه متفاوت اجرا شده است و نتایج بدست آمده همگرا بودن الگوریتم را نشان می دهد. الگوریتم پس از جستجوی 6605 نقطه توقف یافته و هزینه 1462 را بعنوان کمترین هزینه اعلام نموده است. نتایج بدست آمده از اجرای برنامه و مسیر طی شده برای رسیدن به جواب بهینه در شکل 7 نمایش داده شده است.

$$\begin{bmatrix} t_{11} & t_{12} & \cdot & \cdot & \cdot & t_{1d_1} \\ t_{21} & t_{22} & \cdot & \cdot & \cdot & t_{1d_2} \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ t_{n1} & t_{n2} & \cdot & \cdot & \cdot & t_{nd_n} \end{bmatrix}$$

شکل 6 یک نمونه راه حل از تخصیص تفرانسها

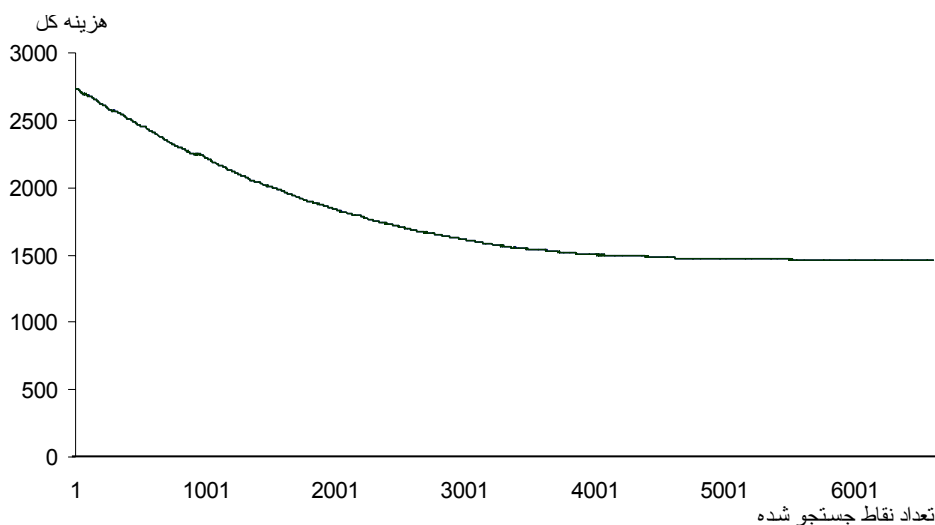
تفرانس اجزاء

x_1	x_2	x_3	x_4	x_5	x_6	x_7	x_8
0/0245	0/08	0/026	0/049	0/033	0/071	0/047	0/057

مجموعه

تفرانس های مجموعه			هزینه کل
t_{r1}	t_{r2}	t_{r3}	1462
0/11	0/01	0/036	

جدول 3 نتایج بدست آمده از اجرای برنامه برای مثال قطعات قفل خودرو



شکل 7. مسیر رسیدن به جواب بهینه

8. نتیجه گیری

در سیستم های تولید پیشرفته، هزینه تولید و زبان کیفیت در طراحی تolerانس به اندازه همدیگر حائز اهمیت هستند. یک الگوریتم بر مبنای تکنیک SA ارائه گردید که با استفاده از آن می توان تolerانس اجزاء یک مجموعه را با رعایت مشخصات عملکردی مجموعه و محدودیت های فنی مجموعه با هدف کاهش هزینه های تولید و زبان کیفیت تعیین کرد. این الگوریتم از روشهای تقریبی استفاده نموده ولی ادبیات مطرح در ارتباط با این تکنیک، توانایی این تکنیک را در ارتباط با حل مسائل پیچیده نشان می دهد. حل مسائل پیچیده با استفاده از روش های قطعی سخت و حتی غیر ممکن بوده و ما ناچار به استفاده از الگوریتم ابتکاری بر پایه تکنیک های متاهوریستک ها هستیم. الگوریتم پیشنهادی با استفاده از نرم افزار ویژوال فورترین کد نویسی شده و نتایج بدست آمده از آن نشان می دهد که الگوریتم پیشنهادی برای طراحی تolerانس اجزاء بمنظور کاهش هزینه تولید و زبان کیفیت کارا بوده و می توان از آن برای طراحی تolerانس محصولات پیچیده نیز استفاده کرد. در این تحقیق ما فرض کرده ایم که قطعات در دوره تولید خود از توزیع، میانگین و واریانس از قبل تعریف شده خود تبعیت می کنند. در صورتی که در محیط های واقعی در دوره تولید معمولاً انحراف از میانگین و توزیع های از قبل تعریف شده می تواند برای محصولات اتفاق بیافتد. بدینمنظور در نظر گرفتن تغییرات فوق در مدل های طراحی تolerانس و طراحی محصول می تواند زمینه تحقیقات آتی باشد.

مراجع

1. C.J. Marks, Tolerance charts control production machining, Am. Machinist 97(5) 1953, 114–116.
2. E.W. Pike, T.S. Silverberg, Assigning tolerances for maximum economy, Machine Design, Sept. 1953, 139–146.
3. O. BJORKE, Computer-Aided Tolerance, 2nd edn., ASME Press, New York, 1991
4. I. Zeid, Mechanical tolerancing, in: CAD/CAM Theory and Practice, McGraw-Hill, New York, 1991.
5. M.F. Spotts, Dimensioning and Tolerance for Quantity Production, Prentice-Hall, Englewood Cliffs, NJ, 1983.
6. A. Shan and R. N. Roth. Genetic Algorithms in Statistical Tolerancing. Mathematical Computer Modeling. 38, 2003, 1427-1436.
7. G. Taguchi, E.A. Elsayed, T.C. Hsiang, Quality Engineering in Production System, McGraw-Hill, New York, 1989.
8. G. Taguchi, On Robust Technology Development, ASME Press, New York, 1993.
9. C. C. Wu, Z. Chen, G. R. Tang. Component tolerance design for minimum quality loss and manufacturing cost. 35, 1998, 223–232.
10. G. Zhang and M. Porchet, Some new development in tolerance design in CAD, Advances in Design Automation, DE65, ASME, 1993, 175-185.
11. A. Shan, R.N. Roth and R.J. Wilson, A new approach to statistical geometrical tolerance analysis, International Journal of Advanced Manufacturing Technology 15, 1999, 222-230.
12. C.A. Gladman, Applying probability in tolerance technology, %ns. Inst. Eng. Australia, Eng. ME 5, 1980, 82-88.
13. M.J. Chandra, Statistical quality control, CRC Press, 2001.
14. F. Kikpatrick, C. Gelatt and M. Vecchi, Optimization by simulated annealing. Science, vol. 20, 2, 1983, 117-133.



15. M. Pirlot. General local search methods. European Journal of Operation Research, 92, 1996, 493-511.