





# کنفرانس بین المللی سبکسازی و زلزله جهاد دانشکاهی استان کرمان 1 تا 2 اردیبهشت 1389

### اثر بهینه سازی توپولوژی در توزیع چکالی انرژی کرنشی سازهها

سید ارسلان علوی ا، حسینعلی رحیمی بندر آبادی ا، بهروز احمدی ۳
۱ - دانشجوی کارشناسی ارشد سازه، بخش مهندسی عمران،دانشگاه یزد، یزد، ایران
arsalan.alavi@yahoo.com
۲ - استادیار ،بخش مهندسی عمران ، گروه سازه، دانشگاه یزد، یزد، ایران
h\_rahimi@yazduni.ac.ir
۳ - استادیار ،بخش مهندسی عمران ، گروه سازه، دانشگاه یزد، یزد، ایران

#### چکیده

در مسائل بهینهسازی سازه ها، شاخه بهینهسازی توپولوژی عمومی ترین شاخه در این زمینه به حساب می آید زیرا بسیاری از پارامترها من جمله چیده مان و ارتباط بین المانهای تشکیل دهنده سازه در ابتدای حل مجهولند و در روند بهینهسازی معیین می گردند. تنها اطلاعات موجود عبارتند از: بارگذاری، شرایط تکیه گاهی، حدود مجاز چیده مان مصالح، حجم مصالح مصرفی و بعضی شرایط اضافی دیگر مثل محلهائی که لازم است مصالح قرار گیرد یا خالی بماند[۱]. به عبارت دیگر محدود بیتها در این شاخه از بهینهسازی از دیگر شاخه های بهینهسازی کمتر است. این امر باعث می شود چیده مان و ابعادی انتخاب شوند که چگالی انرژی کرنشی در همه نقاط سازه مساوی باشد. این به معنی بهترین استفاده از مصالح به کار رفته شده است[۲]. در این مقاله این موضوع در یک سازه با شرایط مختلف بررسی عددی می شود، بدین معنی که در حالات مختلف سازه بهینه سازی شده، چگالی انرژی کرنشی را بررسی می کنیم. به عبارت دقیقتر تأثیر قیود اعمال شده بر المانهادر توزیع چگالی انرژی کرنشی بررسی و به صورت کانتوری قابل مشاهده خواهند بود. این روش می تواند به عنوان معیاری برای کنترل صحت عملکرد بهینه سازی توپولوژی به کار رود. جهت تحلیل سازه در هر مرحله از بهینه سازی از روش برای کنترل صحت عملکرد بهینه سازی توپولوژی به کار رود. جهت تحلیل سازه در هر مرحله از بهینه سازی از روش برای کنترل صحت عملکرد بهینه سازی توپولوژی به کار رود. جهت تحلیل سازه در هر مرحله از بهینه سازی از روش برای کنترل صحت عملکرد بهینه سازی توپولوژی به کار رود. جهت تحلیل سازه در هر مرحله از بهینه سازی از روش برای کنترل صحت عملکرد بهینه سازی توپولوژی به کار رود. جهت تحلیل سازه در هر مرحله از بهینه سازی از روش سازی این روش می تواند به سازی این روش سازی این روش می تواند به سازی این روش سازی روش سازی این روش سازی این روش سازی روش س

ان محدود. پهینه سازی توپولوژی، چگالی انرژی کرنشی، بهینه سازی سازه ها، روش المانهای محدود. SID.ir

#### ١. مقدمه

بهینهسازی به مفهوم عمومی آن به معنی یافتن بهترین راه حل برای یک مسئله است. اما در مسائل مهندسی لازم است به شکلی دقیق تر بیان شود. در اینجا عبارت بهینه مشخص کننده بهترین طرح ممکن متضمن کارایی و محدودیتهای تعریف شده توسط مهندس طراح است [۳].در مسائل مهندسی، به طور خاص در علم مهندسی سازه، شاخه بهینهسازی بسیار پر کاربرد است. با توجه به تعریف سازه و مفهوم بهینهسازی می توان بهینهسازی سازه را این طور تعریف کرد: یافتن چیدمانی جهت تحمل و انتقال بار به بهترین شکل ممکن[۲] ،[۴]. با توجه به محدودیتهای هندسی مسائل بهینهسازی سازه می توان این مسائل را به سه دسته بهینهسازی شکل، اندازه و توپولوژی دسته بندی کنیم. هرچند نمی توان با مرز کاملاً روشنی این سه شاخه را از هم متمایز نماییم اما می توان ادعا کرد بهترین حالت بهینه سازی زمانی رخ می دهد که هر سه آنها به طور هم زمان ارضا شود که به این نوع بهینهسازی، اصطلاح بهینهسازی چیدمان ( ۴٬۵۱۱) اطلاق می شودو در این مقاله به آن همان لقب توپولوژی داده شده است.

به این دلیل این نوع بهینهسازی را ایدهآل ترین حالت بهینه سازی می گویند که در تمام نقاط سازه چگالی انرژی کرنشی یکسانی وجود دارد و مصالح بی مصرفی وجود ندارد و این به معنی بهترین استفاده از مصالح است [۲]. در مرجع [۲] با روابط ریاضی این واقعیت اثبات شده است. در این مقاله سعی شده با روشهای عددی این موضوع را بررسی کنیم. مسیرهای چگالی انرژی کرنشی در سازههای مختلف بهینهسازی شده به شکل کانتوری ترسیم گردیده و با تئوری مطابقت داده شود.

ایجاد شرایط کاملاً ایده آل موجب انباشتگی بیشتر مصالح در تعداد معدودی نقاط حساس می شود.نقاط حساس نقاطی هستند که تمرکز تنش در آنها زیاد است. این امر سازهای تولید می کند که نه تنها کاربردی نیست بلکه بررسی انرژی کرنشی موجود در آن، به طور شهودی بسیار مشکل است. در این مقاله برای فائق آمدن به این مشکل شرایط را از حالت غیر ایده آل به سمت ایده آل تغییر داده و در هر مرحله روند تغییرات چگالی انرژی کرنشی بررسی شده و بهبود آن نتیجه گرفته شده است.

### 2. فرمول بندي مسئله

تابع هدف، با توجه به نظر طراح، پارامترهای مختلفی از سازه می تواند باشد اما عموماً ترجیح بر این است که سخت ترین سازه ایجاد شود. به عبارت روشن تر می توان گفت هدف توزیع حجم محدودی از مصالح در محدودهای مشخص است به نحوی که سخت ترین سازه ایجاد شود. سختی سازه را می توان با تعابیر مختلفی تفسیر و تعریف کرد.عموماً ماتریس K، ارتباط دهنده نیروهای نقاط گرهی و جابجایی نقاط گرهی در عبارت F = KU به عنوان سختی می شناسیم و می خواهیم این پارامتر در سازه را حداکثر کنیم. چون بیشتر با مسائل مینیمم سازی سروکار داریم پارامتر نرمی گذاریم.

<sup>1</sup> Lay-out

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup>-compliance

نرمی با عبارت زیر تعریف میشود.

 $c = F^T U$ 

که در آن F بردار نیروی درجات آزادی و U بردار جابجائی درجات آزادی هستند.

برای فرمول بندی بالا می توان مزایای زیر را ذکر کرد [۱]:

- ۱. این نوع فرمول بندی مسئله محدب ایجاد می کند که در آن مینیمم محلی مینیمم کلی نیز است.
  - ۲. نتیجه این بهینه سازی ایجاد سازهای با چگالی انرژی کرنشی یکنواخت است.

### ۳. بهینه سازی توپولوژی

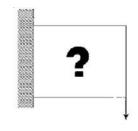
همانطور که در مرجع [۷] اشاره شده با دو روش کلی می توان با مسائل بهینه سازی توپولوژی برخورد کرد. روش اول هموژنایزیشن آاست که اولین بار توسط بند سو و کیکوچی [۸] پیشنهاد شد. روش چگالی ٔ روش دیگریست که توسط بندسو تشریح شد [۹]. در روش اول فرض بر اینست که سازه از میکرو سازه های سوراخ دار ساخته شده است. اگر اندازه یک سوراخ از یک حد مشخص بزرگ تر شود المان مربوطه از ساختار سازه حذف می شود [۱۰]. در این روش هر المان دارای سه متغیر طراحیست، بنابراین متغیرهای طراحی در این روش نسبت به روش چگالی بیشتر است. در روش چگالی، چگالی هر المان به عنوان تنها متغیر آن المان در نظر گرفته می شود و صفر شدن چگالی یک المان به معنی حذف آن المان است. چون روش دوم نیاز به عملیات ریاضی ساده تری دارد بیشتر مورد توجه است. نرم افزارهای تجارتی مانند المان است. چون روش دوم نیاز به عملیات ریاضی ساده تری دارد بیشتر مورد توجه است. نرم افزارهای تجارتی مانند

در این مقاله نیز از روش چگالی استفاده شده است. محدوده مجاز طراحی به المانهای کوچک تقسیم شده و چون در فضای دو بعدی عمل می کنیم ضخامت هر المان را بهعنوان متغیر طراحی انتخاب کرده ایم. مثلاً برای مکانیزم کنسولی شکل نشان داده شده در شکل (۱)مسئله بهینه سازی توپولوژی را به فرم ریاضی زیر می توان نوشت:

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup>-Homogenization Method

<sup>4 -</sup>Density Method

 $\begin{aligned} & \text{Find } & \mathbf{X} \\ & \text{To minimize } & \text{Compliance} \\ & \text{Subject to} \begin{cases} \sum_{i=1}^{n} x_i a_i \leq V \\ 0 < x_i^{\min} \leq x_i \leq x_i^{\max} \end{cases} \end{aligned}$ 



شكل(١): مكانيزم كنسولى شكل

که در این روابط X بردار متغیرهای طراحی (ضخامت المانها)،Compliance نرمی سازه،  $x_i$  و به به ترتیب سطح و ضخامت المان i ام، v حجم کلیه مصالح مصرفی،  $v_i^{\min}$  و  $v_i^{\min}$  حدود پایین و بالای ضخامت هر المان و  $v_i^{\min}$  تعداد المانها هستند.

یعنی به دنبال ضخامتهایی برای المانهای تشکیل دهنده سازه می گردیم که با مصرف حجم محدودی از مصالح بتوانیم سخت ترین سازه را ایجاد نمائیم در حالی که ضخامت هر المان نمی تواند از حدود مشخص شده تجاوز نمایند.

### ٤. چگالي انرژي کرنشي

طبق مطالب ارائه شده در مرجع [۲] ایده آل ترین حالت برای این نوع فرمول بندی زمانی اتفاق خواهد افتاد که در جواب بهینه ، قید آخر  $x_i^{\max} \le x_i^{\max} \le x_i^{\max} = 0$  غیرفعال باشد. به عبارت دیگر  $x_i^{\min} = x_i^{\max} = 0$  آن قدر بزرگ باشد که در جواب بهینه هر  $x_i^{\max} \ge x_i^{\max} = 0$  شود. این امر باعث می شود مصالح در محدوده طراحی به نحوی توزیع شود که چگالی انرژی کرنشی (e) با فرمول بندی زیر در همه نقاط برابر شود:

$$e = \frac{1}{2} (\nabla u)^T D(\nabla u)$$

که در آن پارامترهای تشکیل دهنده به صورت زیر تعریف می شوند:

$$D = \frac{E}{1 - v^{2}} \begin{bmatrix} 1 & v & 0 \\ v & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1 - v}{2} \end{bmatrix} \qquad \nabla = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \qquad u = \begin{bmatrix} u_{x}, u_{y} \end{bmatrix}^{T}$$

به عبارت دیگر می توان این طور بیان کرد که زمانی یک طرح بهینه است که معادله زیر برقرار باشد: www.SID.ir

$$e = \begin{cases} const & x_i > 0 \\ any function & x_i = 0 \end{cases}$$

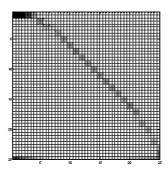
یعنی در محلهائی که مصالح وجود دارد چگالی انرژی کرنشی مساویست و در بقیه نقاط هر مقداری می تواند داشته باشد.

### ٥. حالت ايده آل

همانطور که ذکر شد حالت ایده آل که منجر به توزیع یکنواخت چگالی انرژی کرنشی شود زمانی است که قید آخر غیرفعال باشد یا به زبان ساده حل کننده بتواند انباشتگی مصالح را در نقاط حساس (مثل تمرکز تنش) آن قدر زیاد کند که تنش ها را در این نقاط کاهش دهد و انباشتگی مصالح بی مصرف در نقاط غیرحساس را کم کند تا نهایتاً توزیع چگالی انرژی کرنشی یکنواخت شود و در این پروسه حل بافعال شدن قید با محدودیت مواجه نشود.

مثلاً در مورد بهینه سازی مکانیزم انتقال نیرو در شکل (۱) یک حل تقریباً ایده آل منجر به سازه شکل (۲) می شود. همان طور که مشاهده می شود انباشتگی مصالح در سه نقطه حساس اتفاق افتاده است. (پایین – راست، بالا – چپ، پایین – چپ). این امر باعث شده است شکل سازه ای روشنی قابل رویت نباشد و بنابراین بررسی مسیر چگالی انرژی کرنشی با روشهای پردازش تصویر <sup>۵</sup> بسیار مشکل است.

برای رفع این مشکل در این مقاله روند تغییرات میدان چگالی انرژی کرنشی وارسی شده است.



شكل (٢): بهينه سازي توپولوژي دريك حالت تقريباً ايده آل

## ٦. وارسى تغييرات ميدان چگالى انرژي كرنشي

برای مشاهده روندتغییرات این میدان می توان از حالت های غیر ایده آل شروع کرد و به سمت حالت ایده آل حرکت  $\frac{x^{\max}}{V}$  کنیم و یکنواخت شدن میدان چگالی را در این پروسه مشاهده کنیم. بدین منظور با انتخاب مقادیر مختلف برای  $\frac{x^{\max}}{V}$  می توان سازه های مختلف ایجاد کرد که در آن V حجم کل مصالح مصرفی و  $x^{\max}$  حد بالای ضخامت المان ها است.

<sup>5-</sup> Image processing

(با فرض اینکه  $x^{\max}$  برای همه المانها مساوی است) و  $x^{\min}$  عدد بسیار نزدیک به صفر انتخاب شده است با افزایش این نسبت به حالت ایده آل نزدیک می شویم.

### ٧. مثال عددي

بهینهسازی توپولوژی و بررسی تغییرات چگالی انرژی کرنشی در مورد مکانیزم کنسولی شکل(۱) در فضای دو بعدی انجام شده است. در این مسئله از مشخصات مصالح فولاد استفاده شده است :

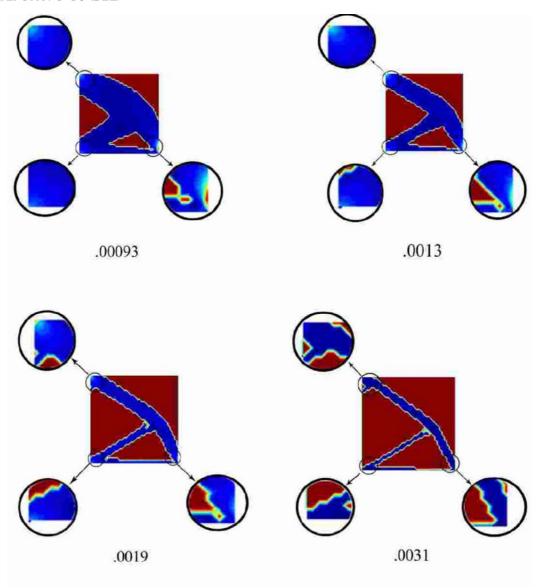
E=2.1e6 Kg/cm2, v=.3

دراین مثال محدوده نشان داده شده در شکل (۱) به عنوان محدوده مجاز چیدمان مصالح جهت انتقال بار متمرکز 10 cm\*50 محدوده نشان داده شده در گوشه پایین – راست به تکیه گاه گیردار سمت چپ انتخاب شده است. ابعاد محدوده 20 cm\*2cm است و از المانهای 20 cm\*2cm از نوع 20 استفاده شده است. 20 ستفاده شده است. 20 ستفاده شده است. 30 ستفاده شده است. 30 تغییرات چگالی انرژی کرنشی در شکل 30 نشان داده شده است.

از اشکال به دست آمده نتایج زیر قابل برداشتند:

- ۱. هر چه نسبت  $\frac{x^{\max}}{V}$  بزرگتر می شود انباشتگی مصالح در نقاط بحرانی (مثل نقاط با تمرکز تنش) بیشتر شده و از تراکم مصالح در بقیه نقاط کاسته می شود.
  - ۲. هر چه نسبت  $\frac{x^{\max}}{V}$  بزرگتر می شودمیدان چگالی انرژی کرنشی یکنواخت تری در سازه مشاهده می شود.

انتخاب صفر مطلق خطاهای عددی ایجاد می کند -6



 $\frac{x^{\max}}{V}$  تغیرات میدان چگالی انرژی کرنشی نسبت به تغیرات شکل (۲) شکل

## ۸. خلاصه و نتیجه گیری

در مورد مسائل بهینهسازی توپولوژی سازه ها بسته به نظر طراح، پارامترهای مختلفی را می توان به عنوان تابع هدف بهبود داد. یکی از این پارامترها سختی سازه است. بسیاری از طراحان ترجیح می دهند به نحوی مصالح را در فضای در اختیارشان توزیع کنند که سخت ترین ساز ایجاد شود. انتخاب این کمیت به عنوان تابع هدف محاسن زیادی دارد که توزیع یکنواخت چگالی انرژی کرنشی یکی از آنهاست. هر چند نمی توان توزیع کاملاً یکنواختی ایجاد کرد اما می توان با تغییر

پارامترهای مختلف (مثلاً  $rac{x^{ ext{max}}}{V}$  در این مقاله) تغییرات کمیت چگالی انرژی کرنشی را وارسی کرد . در روند این وارسی،  $ilde{Www.SID.ir}$ 

با افزایش  $\frac{x^{\max}}{V}$  ، یکنواخت شدن میدان چگالی انرژی کرنشی، دلالت بر عملکرد مناسب الگوریتم بهینهسازی به کار رفته دارد. در واقع از روش ارائه شده در این مقاله می توان به عنوان معیاری جهت تأیید صحت و یا عدم صحت روش بهینه سازی استفاده شده، بهره گرفت.

### ٩. مراجع

- [1] Bends  $\Box$ e M.P, Sigmund O. Topology Optimization:theory, Methods and Applications, Springer, 2<sup>nd</sup> edition, Berlin, 2002.
- [2] Christensen P.W, Klabring A. An Introduction to Structural Optimization, Springer, 2009.
  - [۳] برکتین، علیرضا. بهینه سازی توپولوژی سازه های پوسته صفحه ای با رفتار غیر خطی هندسی تحت بارگذاری استاتیکی و دینامیکی. رساله دکتری، بخش مهندسی عمران، دانشگاه صنعتی اصفهان، اصفهان، ایران، ۱۳۸۸.
- [4] Gordon J.G. Structures or Why Things Don't Fall Down, Penguin, Baltimore, 1978.
- [5] Hasani B, Hinton E. Homogenization and Structural Topology Optimization, Springer, Berlin, 1999.
- [6] Bremicher M, Chiredast M, Kikuchi N, Papalambros P.Y. Integrated Topology and Shape Optimization, Mech. Struct. Mech., 19(4), 551-34, 1991.
- [7] Jang H.H, Lee H.A, Park G.J. Dynamic Response Topology Optimization Using Equivalent Static loads, 8<sup>th</sup> World Structural and Multidisciplinary Optimization, Lisbon, Portugal, 2009.
- [8] Bends M.P., Kikuchi N. Generating Optimal Topologies in Structural Design Using a Homogenization Method, Computer Method in Applied Mechanics and Engineering, 71(2), 197-224, 1988.
- [9] Bends  $\Box$  e M.P. Optimal Shape Design as a Material Distribution Problem, Structural Optimization, 1,193-202, 1989.
- [10] Park G.J. Analytic Methods For Design Practice, Springer, Berlin, 2007, w. SID. ir

[11] GENESIS User's Manual, Vanderplaats Research and Development, Inc., 2005.