

تحلیل تنش واردہ بر لوله توپ ناشی از پوکه‌های سوزشی و برنجی

مرتضی قدم خیر^۱، محمد جواد غلامی^۲

سازمان صنایع دفاع

(تاریخ وصول: ۹۰/۸/۷، تاریخ پذیرش: ۹۰/۱۲/۱۳)

چکیده

به دلیل کارایی بالستیکی مناسب و حداقل تنش و کرنش واردہ بر لوله توپ و تفنگ و نیز قیمت پایین و سبکی وزن، پوکه‌های سوزشی کاربرد گسترده‌ای را در مهمات تانک و خمپاره پیدا کرده‌اند. در این مقاله، تنش‌هایی واردہ بر لوله توپ در دو حالت مهمات با پوکه برنجی و سوزشی، با استفاده از نرم‌افزار آباکوس مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفته است. نتایج نشان داد که در مهمات با پوکه برنجی به دلیل تماس پوکه برنجی با لوله توپ نوسانات تنش در لوله توپ بیشتر می‌باشد. همچنین مقدار کرنش پلاستیک در لوله با پوکه سوزشی تقریباً یک سوم کرنش پلاستیک لوله با پوکه برنجی می‌باشد. به این ترتیب، استفاده از پوکه سوزشی، باعث وارد شدن تنش و کرنش کمتری به لوله توپ می‌شود.

واژه‌های کلیدی: تنش، کرنش پلاستیک، لوله توپ، لوله تفنگ.

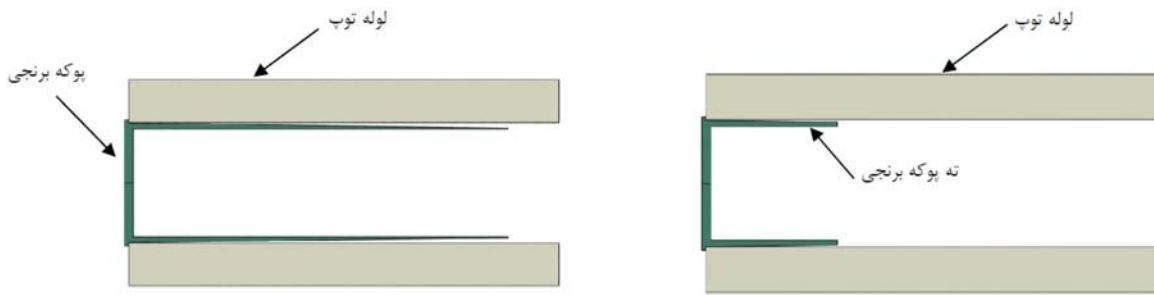
۱- مقدمه

پوکه‌های سوزشی را نشان می‌دهد. نحوه ایجاد تنش در لوله توپ، هنگام شلیک گلوله به این صورت می‌باشد که در اثر شلیک و احتراق مواد منفجره، فشار بالایی در پشت گلوله ایجاد می‌شود، این فشار موجب می‌گردد گلوله در داخل لوله شتاب گیرد و به حرکت درآید.



شکل ۱ - انواع پوکه‌های سوزشی.

در گستره وسیعی از مهمات (شامل مهمات شرقی و غربی) از پوکه سوزشی استفاده می‌شود. این پوکه‌ها بر اساس استاندارد به کار گرفته شده، هر کدام دارای ویژگی‌های خاص خود می‌باشد. پوکه سوزشی بیشتر در مهمات ضد تانک استفاده شده است، یکی از دلایل کاربرد این مهمات در زره پوش‌ها، کم حجم بودن و سوزشی بودن پوکه سوزشی نسبت به پوکه‌های برنجی می‌باشد که این موضوع با فضای کم اتفاق ک زره پوش‌ها هم خوانی دارد [۱]. در سال‌های اخیر به دلیل مزایای این پوکه‌ها، کاربرد آن‌ها در مهمات توپخانه صحرایی، انواع خمپاره‌ها و حتی توپ‌های کالیبر کوچک در حال گسترش است [۲]. شکل ۱ انواع



شکل 2 - هندسه پوکه و لوله توب.

با توجه به اینکه فشار ایجاده شده ناشی از سوزش باروت است و باروت نیز با گذشت زمان می سوزد، باید بارگذاری وابسته به زمان و در نتیجه تحلیل دینامیکی صورت گیرد. بنابراین برای شبیه‌سازی از نرم‌افزار تحلیل دینامیکی آباکوس¹ استفاده شده است.

2- مدل ماده

لوله‌های توب، مسلسل و دیگر لوله‌های خاندار به طور معمول از فولادهای کم آلیاژ مانند 5CrMoV% با میکروساختار مارتنتزیت تمپر شده ساخته می‌شوند. برای شبیه‌سازی از فولاد 4340 - که خواص آن شبیه 5CrMoV% است استفاده شده است[3]. پوکه‌های مربوط به مهمات کالیبر بالا از جنس برنج 70/30 (درصد مس و 30 درصد روی) ساخته می‌شود. در شبیه‌سازی پوکه از برنج استفاده شده است[3]. از آنجاییکه فرآیند سوزش باروت و شلیک گلوله از ماهیت انفجاری و دینامیک برخوردار است، بارگذاری و نتایج این بارگذاری همراه با تغییرات شدید دما، نرخ کرنش و فشار می‌باشد[4]. در اینجا از مدل مادی- جانسون- کوک² استفاده شده است. این مدل مادی تنش تسلیم را به صورت تابعی از کرنش پلاستیک، نرخ کرنش و دما بصورت زیر بیان می‌کند[5].

$$\sigma_y = [A + B(\bar{\varepsilon}^p)^N][1 + C \ln(\dot{\varepsilon}^*)][1 - (T^*)^M] \quad (1)$$

که در آن A، B، C، N، M ثابت‌هایی هستند که با استفاده از نتایج تجربی بدست می‌آیند و $\bar{\varepsilon}^p$ کرنش پلاستیک موثر، $\dot{\varepsilon}^*$ نرخ کرنش بدون بعد و T^* دمای بدون بعد بوده و بصورت زیر تعریف می‌شود:

$$T^* = (T - T_{ref}) / (T_{melt} - T_{ref}) \quad (2)$$

که در آن T_{ref} دمای محیط و T_{melt} دمای ذوب ماده مورد نظر می‌باشد.

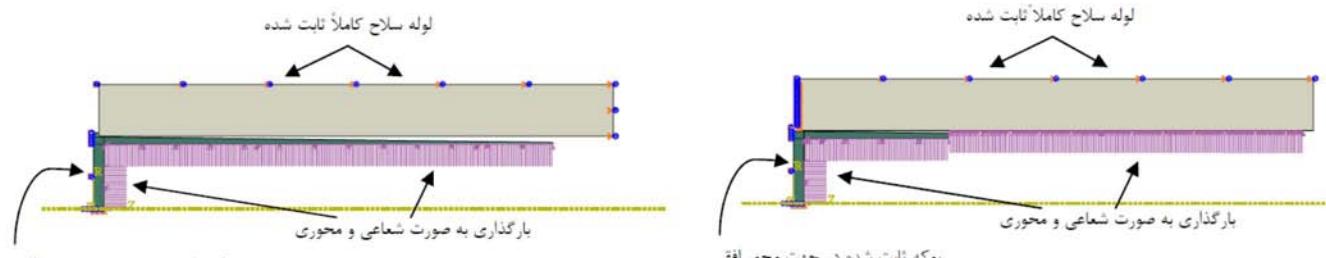
این فشار در زمان حرکت گلوله، تغییر می‌کند و سرعت گلوله همچنان رو به افزایش است تا لوله را ترک کند. هر چند بیشتر انرژی تولید شده در اثر سوخت مواد منفجره، صرف رانش گلوله به جلو می‌شود اما مقدار دیگری از آن به چرخش گلوله، مقابله با اصطکاک بین کمریند محركه گلوله و جداره داخلی لوله، انتقال گاز حاصل از احتراق و گرمایش می‌شود. با شروع احتراق و رسیدن فشار به حدی که موجب رانش گلوله شود، گلوله به جلو حرکت می‌کند. در اثر این حرکت حجم محفظه در پشت گلوله افزایش می‌یابد و در نتیجه فشار با کاهش مواجه می‌شود. از طرف دیگر، سوخت همچنان در حل احتراق است و موجب افزایش فشار می‌شود. این دو عامل باعث ایجاد نقطه حداکثر فشار می‌شود و این افزایش فشار باعث ایجاد تنش در پوکه و در نتیجه روی لوله توب می‌شود[3].

دلیل جایگزین کردن پوکه سوزشی بجای پوکه برنجی در گلوله‌ها مزایایی از قبیل ارزانی، سبکی، افزایش کارایی بالستیکی و... می‌باشد. هدف از این تحقیق بررسی اثر پوکه سوزشی (از لحاظ مکانیکی - شکست - دمایی) روی لوله توب و مقایسه اثرات آن با اثر پوکه برنجی می‌باشد. با توجه به تغییر پوکه برنجی به پوکه سوزشی تغییراتی در تنش‌ها و کرنش‌های لوله توب به وجود خواهد آمد به منظور بررسی این تغییرات از نرم افزار تحلیلی آباکوس استفاده شده است.

2- شبیه‌سازی مدل

تحلیلی که در اینجا صورت می‌گیرد مربوط به تنش واردہ بر لوله توب در هنگام شلیک می‌باشد. هدف از این شبیه‌سازی مقایسه تنش‌های وارد بر لوله توب ناشی از سوزش باروت در دو حالت پوکه سوزشی و پوکه برنجی است.

1- Abaqus6.8-Explicit
2- Johnson-Cook Plasticity model



شکل 3 - بارگذاری و شرایط مرزی.

ناشی از سوزش باروت را در درون پوکه نشان می‌دهد به طوری که فشار متقارن و از درون پوکه به سمت خارج و به صورت شعاعی-محوری به مجموعه پوکه و لوله وارد می‌شود.

جدول 1- مشخصات و ویژگی‌های مواد مورد استفاده در تحقیق.

برنج	فولاد	واحد (یکا)	علامت ویژه	خواص ماده
8940	7800	kg/m ³	ρ	جرم
79	210	GPa	E	مدول الاستیسیته
0/31	0/3	-	v	ضریب پواسون
112	792	MPa	A	ثابت جانسون - کوک
505	510	MPa	B	ثابت جانسون - کوک
0/009	0/014	-	C	ثابت جانسون - کوک
1/68	1/03	-	M	ثابت جانسون - کوک
0/42	0/26	-	N	ثابت جانسون - کوک
1189	1793	K	T _m	دمای ذوب
298	298	K	T _r	دمای اتانی

در شکل 3 بارگذاری ناشی از فشار با رنگ صورتی نشان داده شده است. ماکریم فشار ناشی از سوزش باروت در حدود 2900 bar در زمان 2 میلی ثانیه بعد از شلیک گلوله می‌باشد. شکل 4 نمودار تغییرات فشار را بر حسب زمان در درون پوکه نشان می‌دهد. منحنی فشار- زمان از تحلیل بالستیک داخلی و معادلات نیمه تجربی سوزش باروت بدست آمده است. در این بارگذاری لوله توپ کاملاً ثابت شده و دارای هیچگونه درجه آزادی نمی‌باشد. همچنین پوکه به علت وجود پوکه‌گیر در سلاح شلیک کننده نمی‌تواند حرکت کند که در شرایط مرزی این پدیده در نظر گرفته شده است و پوکه در جهت محور افقی دارای درجه آزادی نیست و مقید شده است.

2-2- تشریح مدل شبیه‌سازی شده

در شکل 2 هندسه پوکه و لوله توپ در دو حالت، پوکه برنجی بصورت کامل و پوکه سوزشی بصورت ته پوکه نشان داده شده است. برای مدل کردن لوله و پوکه در نرمافزار با توجه به دور و متقارن بودن آنها از حالت تقارن محور¹ استفاده شده است.

شعاع داخلی پوکه 62/5 میلی‌متر و شعاع خارجی آن 59/5 میلی‌متر است. همچنین شعاع داخلی لوله 70/5 میلی‌متر و شعاع خارجی لوله 120 میلی‌متر است. طول پوکه برنجی 500 میلی‌متر و طول ته پوکه سوزشی 150 میلی‌متر می‌باشد. طول پوکه به طور خواسته از شبیه ملایمی برخودار است. بدین ترتیب که دهانه آن برای اتصال به مرمری و همچنین انسیساط در اثر شلیک برای کاهش برگشت گاز، نرم‌ترین قسمت آن است. در طول پوکه به طرف انتهای، ضخامت و سختی بیشتر می‌شود تا بتواند فشار ناشی از انفحار را تحمل کند (شکل 2). جنس پوکه و ته پوکه، برنجی و جنس لوله فولاد 4340 انتخاب شده است. دلیل استفاده از آلیاژ برنج برای پوکه، مقاومت به خوردگی این آلیاژ و عدم نیاز آن به رنگ می‌باشد.

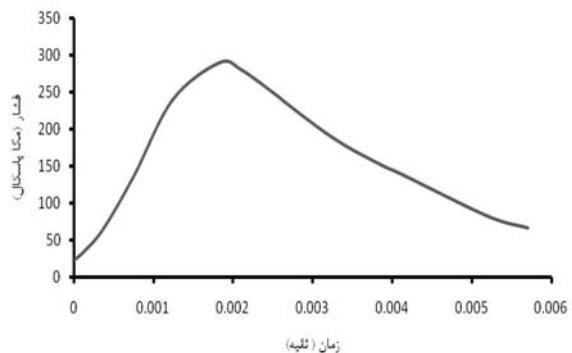
مدل‌های مادی در نرمافزار Abaqus در حقیقت معادلات مشخصه‌ای هستند که بیانگر رفتار تنش-کرنش مواد می‌باشد [6]. در تحلیل عددی حاضر، از مدل مادی جانسون-کوک برای پوکه و لوله استفاده شده است که به صورت تجربی حاصل می‌شوند. ثابت‌های مورد استفاده در تحلیل در جدول 1 برای مدل جانسون کوک ارائه شده است [7].

2-3- شرایط مرزی و اولیه

با توجه به ماهیت مسئله و تقارن موجود برای مدل، از شرایط تقارن محوری برای لوله و پوکه استفاده شده است. شکل 3 بارگذاری فشاری

1- Asymmetrical

المانها برای لوله توب و پوکه از نوع ۴ گرهای و متقارن محوری^۳ هستند. در حالت پوکه برنجی تعداد المانها برابر 10339 المان و تعداد گره برابر 10985 گره و در حالت پوکه سوزشی تعداد المانها برابر 9627 و تعداد گره برابر 10095 است. این تعداد المان و گره بهینه‌ترین حالت تعداد المان و گره می‌باشد که پس از چند بار حل کردن^۴ مسئله بدست آمد. مدت زمان حل مسئله در دو حالت تقریباً یکسان و برابر 2 ساعت می‌باشد.



شکل 4 - نمودار فشار وارد بر پوکه بر حسب زمان.

3- نتایج و بحث

در این قسمت ضمن ارائه نتایج، مقایسه‌ای بین این دو حالت از لحاظ تنش و کرنش واردہ بر لوله انجام می‌گیرد شکل 6 و 7. حالت پوکه برنجی و لوله را قبل و بعد از اعمال فشار نشان می‌دهد. شکل‌های 6 و 7 نشان می‌دهد بعد از اعمال فشار پوکه به لوله توب چسبیده و به آن تنش وارد می‌کند رنگ فرمزنشان دهنده بحرانی‌ترین نقطه است، در این نقطه ماکریزم تنش فون-مایز (750 مگا پاسکال) اتفاق می‌افتد. برای اینکه بتوان تنش و کرنش اعمال شده بر سطح لوله سلاح را در این دو حالت (پوکه کامل برنجی و ته پوکه برنجی-پوکه سوزشی) مقایسه کرد، می‌بایست در یک نقطه با فاصله مشخص از ابتدای لوله این مقایسه انجام شود. این نقطه در حالت اول با پوکه برنجی تماس پیدا می‌کند و در حالت دوم با پوکه سوزشی. شکل‌های 8 تا 11 مقدار تنش فون مایز و کرنش را بر روی سطح داخلی لوله توب و به فاصله 280/7 میلی‌متر از ابتدای آن نشان می‌دهند.

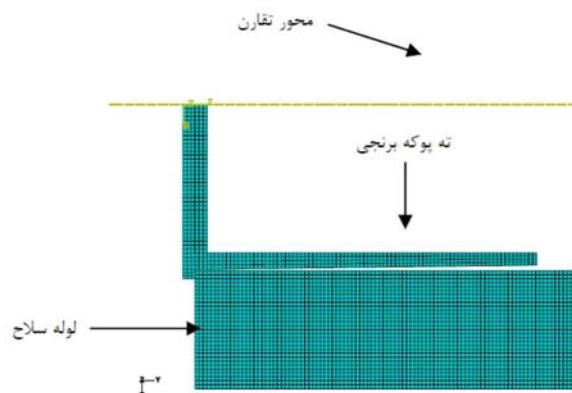
از نمودارهای تنش فون مایز - شکل 8 و 9 - معلوم است که تغییرات آن مانند تغییرات نمودار تغییرات فشار ناشی از سوزش باروت است و اندازه ماکریزم تنش در هر دو حالت در حدود 750 مگاپاسکال می‌باشد و در زمان 2 میلی ثانیه که ماکریزم فشار ناشی از سوزش باروت است، اتفاق می‌افتد. این مقدار تنش نزدیک استحکام تسلیم فولاد 4340- است (790 مگا پاسکال) و باعث می‌شود در برخی از نواحی کرنش پلاستیک بوجود آید.

4- تعریف نوع و مناطق مشترک تماس

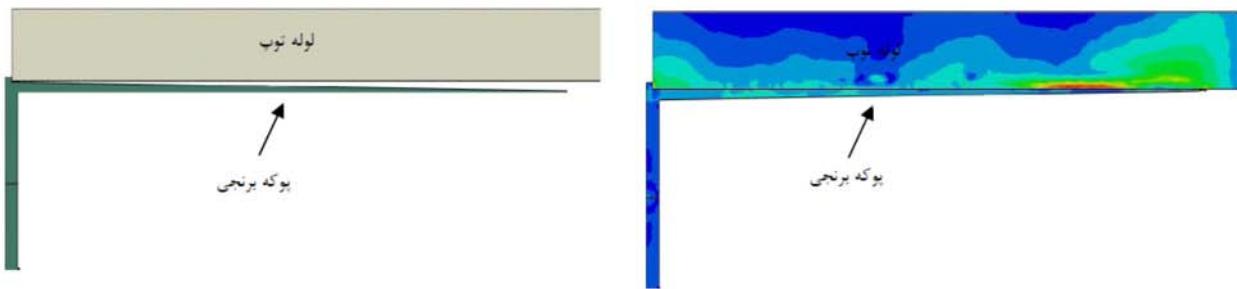
برای تعامل بین پوکه و لوله سلاح باید سطوح تماس بین آن دو تعریف شود. در این تحلیل تماس بین پوکه و لوله از نوع سطح به سطح^۱ انتخاب شده است. دلیل این انتخاب، تقارن محوری بودن مدل می‌باشد. در این تعامل سطح پشتی پوکه با سطح درونی لوله توب تماس دارد.

5- مشبندی مدل

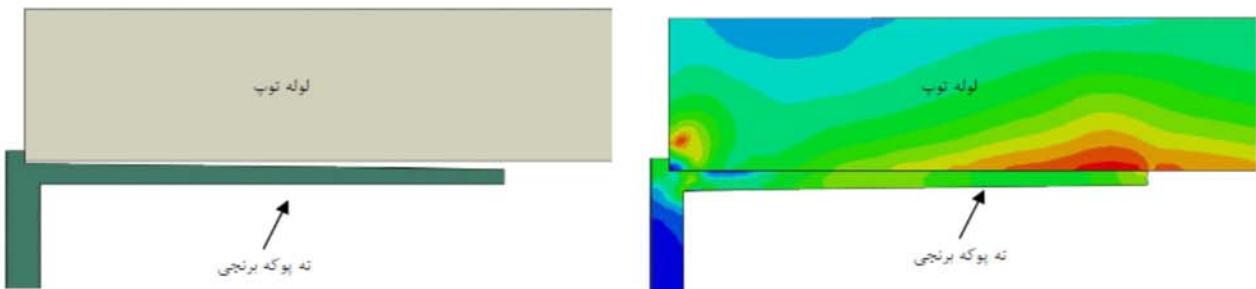
شکل 5 مشبندی قسمتی از لوله توب و پوکه را نشان می‌دهد. برای تحلیل بارگذاری دینامیکی و نرخ کرنش بالا در حالت تقارن محوری بهتر است از المان‌های 4 گرهای متقارن محوری و از نوع ساختاری² استفاده شود [6].



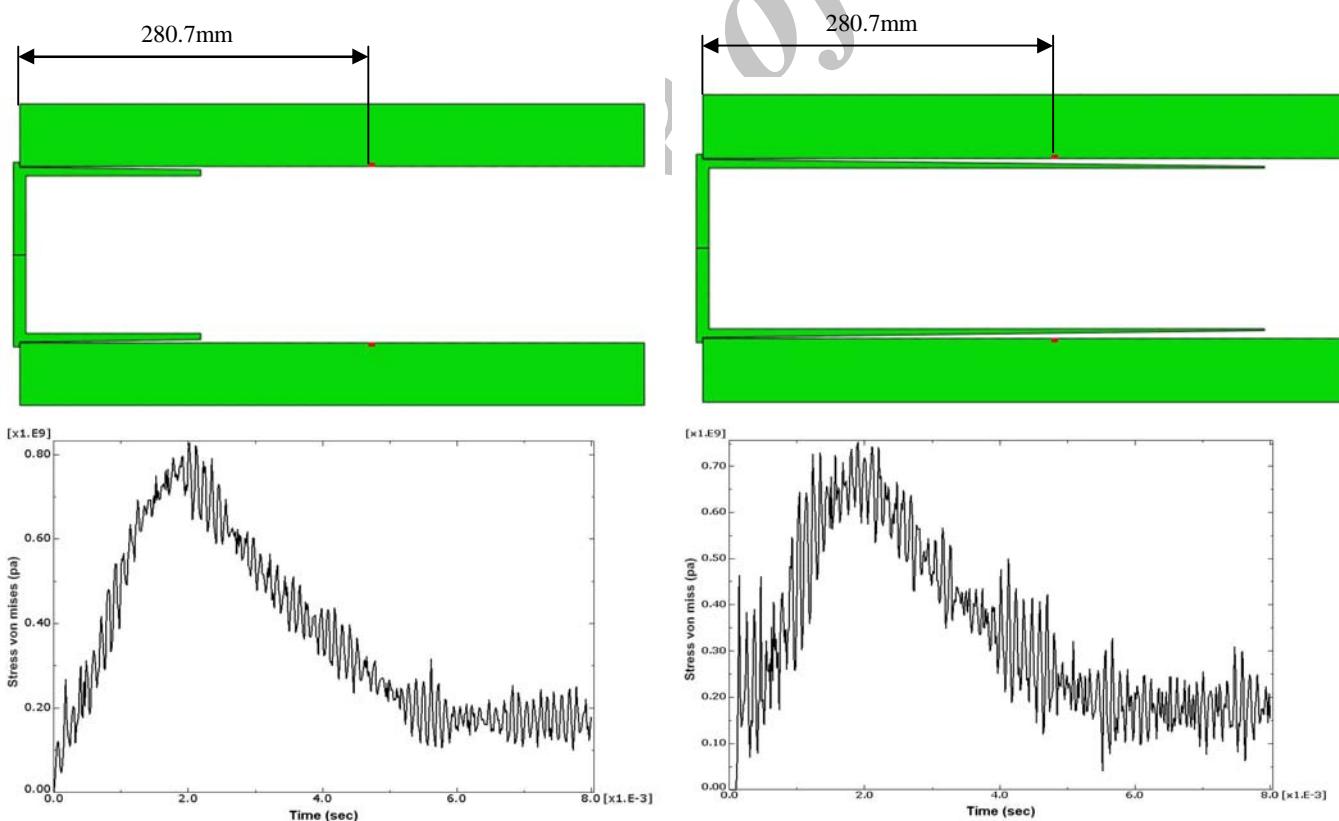
شکل 5- مشبندی مدل.



شکل 6- پوکه برنجی قبل از اعمال فشار (سمت چپ) و بعد از اعمال فشار (سمت راست).

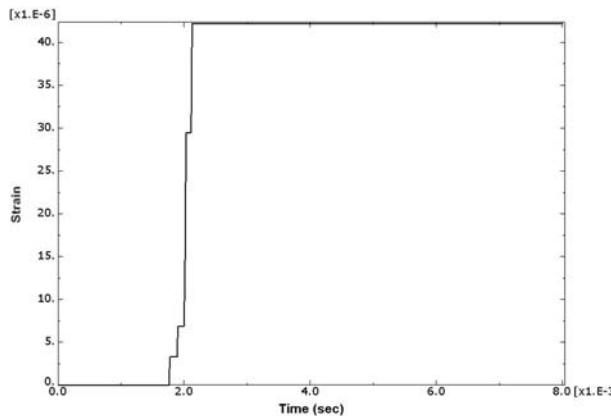


شکل 7- ته پوکه سوزشی قبل از اعمال فشار (سمت چپ) و بعد از اعمال فشار (سمت راست).

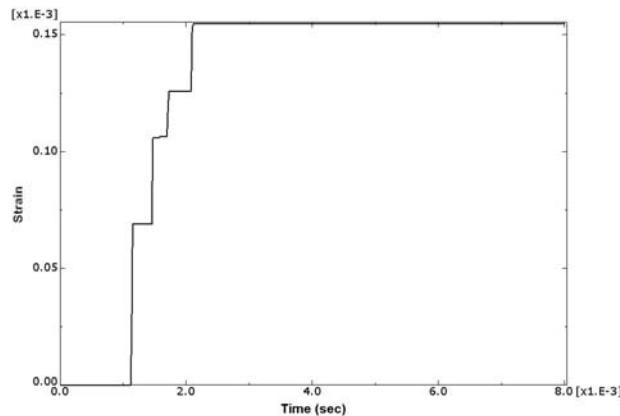


شکل 9- نمودار تنش فون مایز المان مشخص شده روی لوله توب، پوکه سوزشی.

شکل 8- نمودار تنش فون مایز المان مشخص شده روی لوله توب، پوکه برنجی.



شکل 11- نمودار کرنش پلاستیک المان مشخص شده روی لوله توب، پوکه سوزشی.



شکل 10- نمودار کرنش پلاستیک المان مشخص شده روی لوله توب، پوکه برنجی.

سوزشی کمتر از پوکه برنجی است که این مزایای مکانیکی علاوه بر ارزانی، سبکی و افزایش کارایی بالستیکی، باعث برتری پوکه سوزشی بر پوکه برنجی می‌باشد.

مراجع

- [1] Courtney-Green P. R. "Ammunition for the Land."; Brassay's Defence publishers Ltd. Inc, London (1991).
- [2] Sayal, R. K.; Narr, P. S. "Study of Brass Obturator Design for Combustible Cartridge Case for 105 mm Tank Gun Ammunition."; Def. Sci. J. 1997, 47, 373-81.
- [3] هادوی، سید محمد مهدی "متالوزی در تسليحات" ، دانشگاه صنعتی مالک اشتر، چاپ اول، پاییز 1382.
- [4] اکبردوست، جواد "بررسی عددی شکست استوانه شیاردار تحت اثر با انفجار داخلی با استفاده از روش CLE" ، نشریه مواد پرانرژی، سال چهارم، شماره 2، پاییز و زمستان 88، ص 57-70.
- [5] Payne, N.; Carlucci, P.; Mellini, M. "Modeling and Simulation of Engraving and Gun Launch of a 40-mm Sensor Grenade" Technical Report ARMET-TR-08022, U.S. Army Armament, Research Development and Engineering Center, Picatinny Arsenal, NJ, November 2008.
- [6] Abaqus Version 6.8 Documentation, Dassault Systems Simulia Corp., 2008.
- [7] Rohra, I.; Nahme, H. "Material Characterization and Constitutive Modeling of a Tungsten-Sintered Alloy for a Wide Range of Strain Rates."; Int. J. Impact Eng. 2008, 35, 811-819.

از نمودار کرنش پلاستیک برای دو حالت (شکل 10 و 11) مشخص می‌شود که کرنش پلاستیک برای لوله با پوکه برنجی 150×10^6 می‌باشد. با اینکه که مقدار کرنش پلاستیک در دو حالت ناچیز است اما کرنش در لوله با پوکه برنجی $3/3$ برابر بیشتر نسبت به لوله با پوکه سوزشی می‌باشد. همچنین نوسانات تنش در لوله با پوکه برنجی بیشتر می‌باشد که دلیل آن چسبیدن پوکه به لوله می‌باشد، وجود این نوسانات مضر بوده و باعث ایجاد کرنش بیشتری می‌شود.

4- نتیجه گیری

در این تحقیق تنش و کرنش وارد بر لوله توب، در هنگام شلیک با استفاده از پوکه برنجی و پوکه سوزشی با استفاده از نرمافزار آباکوس بررسی شد. نتایج نشان داد که اندازه ماکریم تنش روی لوله سلاح در هر دو حالت در حدود 750 مگاپاسکال می‌باشد و در زمان 2 میلی ثانیه که ماکریم فشار ناشی از سوزش بازوت است، اتفاق می‌افتد. کرنش پلاستیک برای لوله با پوکه برنجی 150×10^6 و برای لوله با پوکه سوزشی 45×10^6 محاسبه شد. با اینکه مقدار کرنش پلاستیک در دو حالت ناچیز است اما کرنش در لوله با پوکه برنجی $3/3$ برابر بیشتر نسبت به لوله با پوکه سوزشی می‌باشد. همچنین نوسانات تنش در لوله با پوکه برنجی بیشتر می‌باشد که دلیل آن چسبیدن پوکه برنجی به لوله است، وجود این نوسانات مضر بوده و باعث ایجاد کرنش بیشتری می‌شود. بنابراین نوسانات تنش و کرنش در پوکه