

مدلسازی و تحلیل تنش سر انسان در برخورد از مقابله با یک جسم

تغییر فرم پذیر به روش المان محدود

سید محمد رجایی، نظامعلی بختیاری و شهاب منصورباقایی

چکیده: آسیب‌های واردہ به سر از صدمات شایع و خطرناکی است که با توجه به وجود سیستم کنترل مرکزی در سر همواره مورد توجه بوده است. پدیده برخورد سر به یک مانع یکی از مسائل جدی در بیومکانیک ضربه بوده خصوصاً اگر مانع صلب باشد. در این مطالعه سر با سرعت ثابت ($6/5 \text{ m/s}$) به چند مانع از جمله موانع تغییر فرم پذیر برخورد کرده و به کمک LS-DYNA و به روش مقایسه‌ای، تحلیل دینامیکی انجام می‌پذیرد. مواد به کار گرفته جهت مدلسازی مانع، آلومینیوم، آلوولايت، آلپوراس، پلیمر ABS و فوم انبساط یافته پلی پروپیلن (EPP31) می‌باشد. این مواد در بدنه اتومبیل و تزئینات درونی آن به کار می‌روند. همچنین مدل المان محدود سر با استفاده از داده‌های آناتومیکی بر اساس شاخص ۵۰ درصدی مردان جامعه در نظر گرفته شده است. روش مقایسه‌ای بر حسب بیشترین تنش واردہ به سر، حداکثر کرنش و شتاب کاهشی انجام گرفته تا اثر این موانع بر سر مورد بررسی واقع شود. در تحلیل نشان داده می‌شود که مقادیر تنش، کرنش و شتاب کاهشی واردہ به سر وابستگی مستقیم به دانسیته، تنش تسلیم و الاستیسیته مowanع دارد. به طوریکه هر چه مانع دارای تنش تسلیم پایینتر و دانسیته کمتری باشد مقدار تنش و کرنش و شتاب کاهشی واردہ به سر کمتر خواهد بود. فوم‌های آلوولايت و EPP31 دارای خاصیت جذب انرژی خوبی بوده ضمن اینکه استحکام خوبی نیز دارند اما با توجه به محدودیت حداکثر تنش و شتاب کاهشی واردہ بر سر، فوم آلپوراس با کمترین تنش تسلیم، تنشی معادل $2/3 \text{ MPa}$ بر سر وارد کرده که نشان دهنده قابلیت بالای آن در جذب انرژی جنبشی حاصل از برخورد می‌باشد. با استفاده از این فوم نیز می‌توان شتاب کاهشی کمتر از 300 g به سر وارد کرد که در محدوده ایمن می‌باشد.

واژه‌های کلیدی: سر انسان، برخورد از مقابله، تحلیل دینامیکی، مواد تغییر فرم پذیر، مواد جاذب انرژی

مغزی که جان خود را از دست داده‌اند مشاهده شده است زخم ناشی از تصادف کوچک بوده و حتی مساحت ناحیه زخمی قابل چشمپوشی می‌باشد. این مساله بیانگر اندازه حرکت بزرگ نیرو در مدت زمان کم (میلی ثانیه) می‌باشد به طوریکه فرد چار شوک مغزی شدید شده و حتی در بعضی مواقع بدون مشاهده زخم زیادی در سر جان خود را از دست داده است. از آنجا که هدف این مطالعه تحلیل تنش نیروهای واردہ بر سر در برخورد با یک جسم تغییر فرم پذیر می‌باشد، سعی شده است که مواد به کار رفته در مانع از اجزای داخلی خودرو الگو گرفته شود. آلومینیوم کارسختی شده فلزی است که در ستون A و B اتومبیل استفاده می‌شود. پلیمر ABS، فوم آلوولايت، فوم آلپوراس و فوم پلی پروپیلن انبساط یافته نیز به عنوان

۱. مقدمه

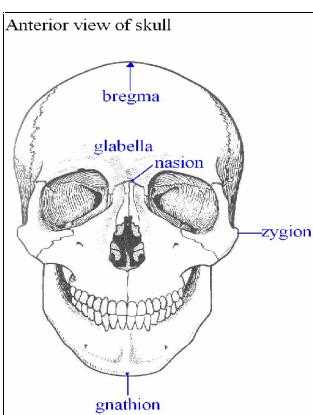
آسیب‌های سر و جمجمه در نوع خود بسیار حائز اهمیت است. امروزه عمده‌ترین صدمات سر در حوادث رانندگی رخ می‌دهد که عمدتاً منجر به فوت شده است. در بین آسیب دیده‌گان ضایعات

این مقاله در تاریخ ۸۶/۸/۳۰ دریافت و در تاریخ ۸۳/۴/۳۰ به تصویب نهایی رسیده است.

دکتر سید محمد رجایی، استادیار دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت، s.rajaai@iust.ac.ir نظام علی بختیاری، کارشناس ارشد بیومکانیک، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت، nezamali_bakhtiary@yahoo.co.uk شهاب منصورباقایی، داشجوی دکترا، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه علم و صنعت، shahab_baghaei@iust.ac.ir

آن می‌باشد. برای به دست آوردن مدل المان محدود، اندازه واقعی سر، خواص مکانیکی تک تک اجزا سر و چگونگی اتصال آنها نیز لازم است. دانسیته، خواص و هندسه این اندام وابسته به سن فرد می‌باشد و با توجه به آن، رفتار سر انسان در تحلیل دینامیکی در سن‌های مختلف کاملاً متفاوت است. این تغییرات از دوران کودکی تا بلوغ با افزایش سن سریعتر و آشکارتر است. زیرا با افزایش سن استخوان‌بندی فرد تکمیل می‌شود به طوریکه رشد استخوان‌بندی یک کودک با یک نوجوان و یک فرد بالغ کاملاً متفاوت است [۲].

شبیه سازی و مدلسازی سر با خواص منحصر به فرد آن با امکانات موجود در حالت کلی بسیار مشکل و حتی غیرممکن خواهد بود. بنابراین در حالت کلی برای به دست آوردن هندسه سر از دستگاه‌های مختلفی مثل CMM², MRI, CT-SCAN و CERN-شناختن مادی در شکل (۱) نشان داده شده است. این مواد در یک استاندارد و آناتومیکی که معمولاً بر اساس شاخص‌های معین جامعه می‌باشند؛ استفاده شده است یا هندسه سر را به کمک پوسته‌های کروی و بیضوی تخمین می‌زنند. داده‌های آناتومیکی بر اساس شاخص‌هایی که در سر می‌باشد به دست می‌آید [۳]. این شاخص‌ها در شکل ۲ نشان داده شده‌است. سوین کلوبن و همکارانش برای بررسی اثر اندازه سر در میزان شوک وارد بار آن اندازه کلی سر را با توجه به داده‌های استاندارد ارائه داده‌اند که بر اساس شاخص‌های معین جامعه می‌باشد [۴].



شکل ۲. شاخص‌های سر جهت تخمین اندازه آن

در مطالعه‌ای دیگر شوئیب و هامودا اندازه‌های استاندارد دیگری از هندسه را در تست کلادهای ایمنی مورد مطالعه قرار دادند [۵]. چان در سال ۱۹۷۴ (Chan)، کنر و گلد اسمیت در سال ۱۹۷۲ (Kenner and Goldsmith)، خلیل و هوبارد در سال ۱۹۹۷ (Khalil and Hubbard) برای ارائه هندسه سر از پوسته کروی و بیضوی استفاده کردند.

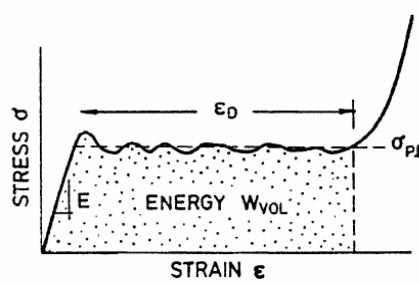
هارדי و مارکال (Hardy and Marcal) در سال ۱۹۷۳، نیکل و مارکال (Nickell and Marcal) در سال ۱۹۷۴ (Nickell and Marcal) در تجزیه و تحلیل‌های دینامیکی ضربات وارد بر سر، داده‌های دریافتی با توجه به شتاب سر، خواص و هندسه آن به دست می‌آید.

۱. دستگاه اندازه‌گیری مختصات (Coordinate Measuring Machine).

مواد تغییر فرم‌پذیر جهت جذب انرژی و تزئینات در فضای داخلی اتومبیل به کار برد می‌شوند.

۲. مواد تغییر فرم پذیر

مواد تغییر فرم‌پذیر موادی هستند که صلب نبوده و تحت بارهای وارده تغییر فرم می‌دهند و بخشی از انرژی بار وارد را صرف تغییر شکل می‌کنند. این مواد دارای دانسیته پایین بوده و معمولاً در ساختار آنها حفره‌های میکروسکوپی وجود دارد و با توجه به چنین ساختاری به مواد حفره‌دار یا cellular materials معروفند. مواد تغییر فرم‌پذیر یا جاذب انرژی دارای منحنی تنش-کرنش صاف در دامنه وسیعی از کرنش هستند. نمودار تنش-کرنش چنین موادی در شکل (۱) نشان داده شده است. این مواد در یک تنش ثابت موسوم به σ_{pl} به صورت پلاستیکی گسیخته می‌شوند و اینرژی حاصل از بار وارد را در این محدوده بدون اینکه تنش از یک حد معین تجاوز کند جذب می‌کنند. این مواد در حالت کلی به نام مواد الاستیک-پلاستیک کامل نامیده می‌شوند و نمودار تنش-کرنش آنها تا بازه مفیدی از کرنش مثل مواد الاستیک-پلاستیک کاملاً می‌باشد. امروزه این مواد به صورت گستردۀ در صنعت به منظور جذب انرژی حاصل از برخورد (انرژی جنبشی) به کار می‌روند. رفتار مطلوب این مواد اینست که بعد از فشرده شدن و جذب انرژی جنبشی جسم برخورد کننده، خاصیت ارتجاعی ندارند. به همین خاطر جسم برخورد کننده (impactor) در جهت عکس شتابی نخواهد داشت. بنابراین استفاده از این مواد در اتومبیل در زمان برخورد باعث می‌شود که اگر سر به آنها برخورد کند پدیده اتفاق نیفتد لذا آسیب به سر و گردن به حداقل خواهد رسید.



شکل ۱. نمودار تنش-کرنش یک ماده ایده‌آل جاذب انرژی [۱]

۳. مدلسازی

۳-۱. هندسه و شکل سر

در تجزیه و تحلیل‌های دینامیکی ضربات وارد بر سر، داده‌های شتاب ایجاد شده در سر و بعضی از خواص دیگر وابسته به دانسیته

بارهای دینامیکی بر سر یک کودک شش ماهه؛ خواص مکانیکی جمجمه سر کودک را ماده‌ای الاستیک در نظر گرفتند [۲]. دانیل کاماجو و همکارانش مدل دینامیکی چند جسمی از سر و گردن را برای بررسی نقش اصطکاک بین سطوح برخورد ارائه دادند. خواص سر در این تحلیل طبق جدول ۲ در نظر گرفته شده‌است [۸].

جدول ۱. خواص مکانیکی جمجمه سر به عنوان ماده ویسکوالاستیک [۸]

مدول الاستیسیته	ضخامت	مدول برشی بلند مدت	مدول برشی کوتاه مدت	مدول بالک
E=5.58 GPa	3.3mm	GB _{0B} =2.29 GPa	GB _{0B} =8.2 GPa	K=3.32 GPa

ثابت زوال (decay) در این مدل $s^{-1} = 1591 \beta = 1591$ ارائه شده‌است و رفتار استراحت یا رفتار آزادسازی تنفس سر (Relaxation behavior) با رابطه زیر تعریف شده‌است.

$$G(t) = G_{\infty} + (G_0 - G_{\infty}) e^{-\beta t} \quad (1)$$

کینگ و چو (King و Chou) در سال ۱۹۷۶ برای بررسی نقش سرعت برخورد بر میزان تنفس وارد به جمجمه در برخورد از مقابل یک مدل سه بعدی از جمجمه را مورد تحلیل قرار دادند. در این مدل سه لایه تشکیل دهنده جمجمه سر؛ لایه بیرونی، میانی و لایه درونی با خواص ایزوتropیک الاستیک تحلیل شد. برای به دست آوردن مقدار تنفس و فشار درون جمجمه؛ یک جسم خارجی در سرعت و وزنهای مختلف به سر برخورد می‌کرد. زاویه برخورد جسم به سر در صفحه Sagittal نسبت به افق با زاویه ۴۵° اتفاق می‌افتد در این حالت مقدار نیروی تماس و مقدار فشار درونی جمجمه به دست آورده شد [۹].

۳-۳. مدل المان محدود سر انسان و مانع

در تحلیل پدیده برخورد از کد LS-DYNA استفاده گردید و سر به عنوان ماده‌ای ویسکوالاستیک با هندسه و خواص مکانیکی طبق مطالعات قبلی مدلسازی شد. زاویه برخورد سر به مانع در صفحه Sagittal و با زاویه ۴۵° نسبت به افق انجام پذیرفت. موانع در نظر گرفته شده با خواص مکانیکی طبق جدول ۲ مدل گردید. چون بررسی از نوع مقایسه‌ای بود شرایط مسئله جز در نوع مواد، یکسان در نظر گرفته شد (جدول ۲). ضخامت مانع نیز برای کلیه مواد ۴ میلی متر فرض شد. سرعت برخورد ۱۵ mph (۶/۵m/s) با توجه به مطالعات قبلی انجام گرفت. این تحلیل شامل ۳۹۱۲ المان و ۳۹۴۵ گره بود. در شکل ۳ مدل المان محدود سر با مانع نشان داده شده است. مدت زمان تحلیل برای هر ماده با استفاده از سیستم Pentium

(Liu and Hosey) در سال ۱۹۸۱ و وارد (Ward) در سال ۱۹۸۲ استفاده از داده‌های آناتومی برای مدلسازی استفاده کردند [۶]. مارگولی و تایپولت (Margulies and Tthiboult, 2000) در سال ۲۰۰۰ و در سال ۱۹۹۷ مازوجوفسکی و همکاران (Mazuchowski et al, 1997) برای مطالعه بارهای دینامیکی بر سر یک کودک از مدل المان محدود نیم کره بهره جستند [۲]. با توجه به آناتومی سر، استخوان جمجمه شامل سه لایه تخت بیرونی، لایه اسفنجی میانی و لایه تخت درونی است که این سه لایه در دوران بلوغ تقریباً به صورت یکنواخت می‌باشد. در تحلیل‌ها نیز همواره یک ضخامت ثابت ۳-۷ میلی‌متر برای جمجمه در نظر گرفته شده‌است [۶].

۲-۳. خواص مکانیکی بافت سر انسان

جمجمه و بافت مغزی از مواد بیولوژیکی هستند. خواص مواد و بافت‌های بیولوژیکی تابعی از سن، جنسیت، و رفتار بار وارد هستند. این می‌باشند و از روابط ساختاری مواد مهندسی پیروی نمی‌کنند. این مواد اغلب غیرایزوتروپ، ناهمگن، غیرخطی و ویسکوالاستیک هستند. از اینرو تغییرات زیادی بین اجزاء مختلف یک عضو چند جزئی بیولوژیکی وجود دارد. فرق سر تا کرنش ۴۰-۳۰٪ از خود خاصیت الاستیک نشان می‌دهد ولی کرنش بیشتر باعث می‌شود نمودار تنفس-تغییر فرم آن به صورت مقرن شود [۶].

در بین سه لایه استخوانی جمجمه نیز مقدار ضربی پوآسنون لایه اسفنجی در جهت شعاعی و مماسی با هم متفاوت است ولی لایه تخت بیرونی از خود خاصیت Transversely isotropic نشان (Wood) می‌دهد. مک‌لهانی (Mc Elhaney) در سال ۱۹۷۰، وود (Wood) در سال ۱۹۹۷ نشان دادند که استخوان جمجمه به نرخ کرنش حساس است به طوریکه با افزایش نرخ کرنش الاستیسیته نیز افزایش می‌یابد. به روشه مشابه معلوم شد تنفس شکست با افزایش نرخ کرنش نیز افزایش می‌یابد در حالیکه کرنش نهایی با نرخ کرنش کاهش می‌یابد. ماده سفید و خاکستری^۳ نیز در سیستم اعصاب مرکزی هستند.

ماده سفید خاصیت ایزوتروپیک دارد اما ماده خاکستری در جهات مختلف رفتار متفاوتی از خود نشان می‌دهد. مغز با توجه به اینکه دارای ۸۰٪ آب می‌باشد رفتاری مثل سیال غیر قابل تراکم خواهد داشت [۶].

نورالدین و همکارانش در سال ۱۹۹۸ برای مدلسازی سر انسان از ماده‌ای الاستیک به جرم ۴/۵۱ کیلوگرم با ضربی پوآسنون ۰/۳ بهره جستند و از المان پوسته برای تحلیل سر استفاده کردند [۷]. در سال ۲۰۰۲، کاتلین دسانتر کلینیک^۴ و همکارانش برای تحلیل

^۳ White and Gray Matter

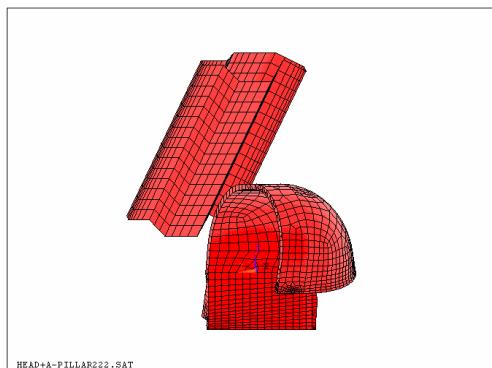
^۴ Klinich K.D

ناحیه برخورد در این مانع نسبت به سایر مواد بزرگتر بود و تنفس واردہ بر سر در این مانع نسبت به تمام مواد کمتر بود. همچنین کرنش واردہ بر سر و شتاب کاهشی آن نیز در کمترین مقدار به دست آمد. در شکل(۴) تغییر مکان ناحیه برخورد با فوم آلپوراس نشان داده شده است.

جدول ۳. ماکزیمم مقادیر حاصل در طول برخورد

آلپوراس	آلولایت	EPP31	ABS	آلومینیوم	
۲۹۹/۸۵	۱۲۷۸	۹۳۱/۵	۲۱۵۲/۱	۵۴۶۶/۷	ماکزیمم شتاف کاهشی
۲/۳	۱۴/۹	۱۹/۶	۲۱/۲	۱۲۰/۶	ماکزیمم تنش (Mpa)
۰/۰۰۱۳۴	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۸۹	ماکزیمم کرنش

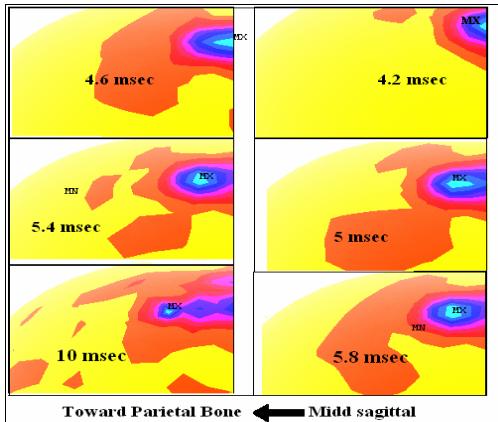
حدود ۸-۲۰ ساعت Four-Full Cache 2.8 GHz, Dual Channel به طول انجامید.



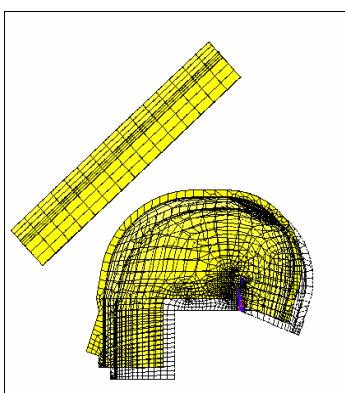
شکل ۳. مدل المان محدود سر و مانع

جدول ۲. مواد در نظر گرفته شده در پدیده برخورد

ماده خاصیت	آلومینیوم 5052 H34	PC/ ABS	فوم آلومینیوم ^۵ آلوپوراس ^۶	فوم پلیمری EPP31 ^۷	آلولایت ^۸
دانسیته (kg/m ³)	۲۷۱۰	۱۰۵۰	۲۰۰-۲۵۰	۳۰۰-۱۰۰۰	۲۹/۷
مدول لانگ (MPa)	۶۹۶۴۰	۲۳۵۰	۴۰۰-۱۰۰۰	۱۷۰۰-۱۲۰۰	۰ در C
ضریب پوآسان	۰/۳۳	۰/۳۳	۰/۳۱-۰/۳۴	۰/۳۱-۰/۳۴	۰/۴
تنش تسلیم (MPa)	۱۶۵/۵	۷۰/۳	۱/۶-۱/۸	۲-۲۰	۳۰-۳۵
مدول مهادی (MPa)	۳۸۸/۲				۳۰-۴۰
تسليم نهایی (MPa)	۷۱				۶۰۰-۵۲۰۰
مدول حجمی (MPa)					۱/۹-۱۴
استحکام فشاری (MPa)					۱/۳-۱/۷
استحکام کششی (MPa)					۱/۶-۱/۹
مرجع	[۱۲]	[۱۱]	[۱۱]	[۱۲]	[۱۲]



شکل ۴. جابجایی ناحیه ماکزیمم تنش در طول زمان برخورد با مانع آلپوراس و آلولایت



شکل ۵. تغییر فرم سر و مانع بهنگام برخورد به مانع آلومینیومی

شتاف کاهشی واردہ به سر در مدت ۵ میلی ثانیه از برخورد نیز در نمودار شکل(۶) نشان داده شده است. در این نمودار مانع آلومنیومی ماکزیمم شتاب کاهشی و مانع آلپوراس مینیمم شتاب کاهشی را به سر وارد کرده است. نمودار نشان می دهد که نرخ

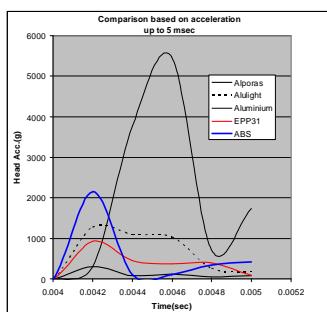
۳. بحث در نتایج

مقادیر ماکزیمم حاصل از تحلیل در جدول ۳ نشان داده شده است. لحظه برخورد در میلی ثانیه چهارم اتفاق می افتند. مشاهده شد در برخورد با مانع آلومنیوم و ABS؛ ناحیه برخورد در سر در طول زمان برخورد ثابت بوده و جابجایی ندارد ضمن اینکه در طول زمان برخورد دارای ماکزیمم تنش و ماکزیمم کرنش و حداقل مساحت بود. ولی این ناحیه در برخورد با مانع آلپوراس و آلولایت در طول زمان برخورد مدام تغییر مکان می داد و نیز دارای تنش و کرنش کمتری بود. سر هنگام برخورد به مانع آلپوراس هیچگونه حرکتی در جهت عکس نداشت و هرچه بازه زمانی بالا می رفت ناحیه تماس بیشتر می شد و مقدار تغییر فرم نیز در مانع بیشتر می شد. از طرفی

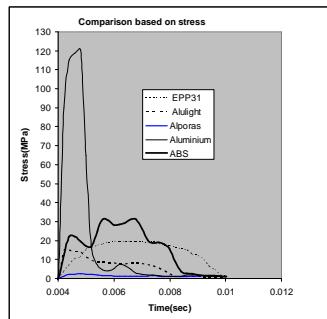
^۵. Alporas Foam

^۶. Alulight Foam

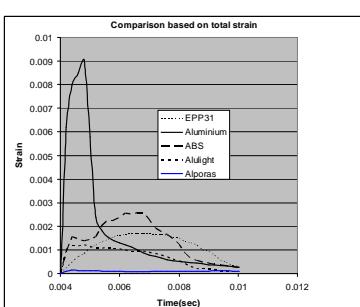
^۷. Expanded PolyPropylene (31Kg/m³)



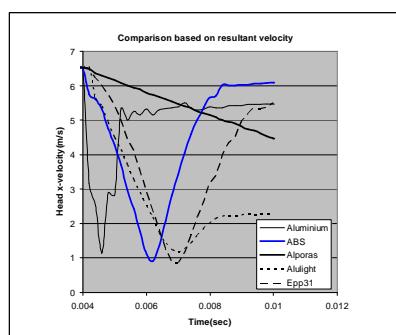
شکل ۶. شتاب کاهشی سر در ۵ میلی ثانیه از برخورد



شکل ۷. تنش واردہ بر سر در طول زمان برخورد



شکل ۸. مقایسه مواد میزان کرنش واردہ بر سر

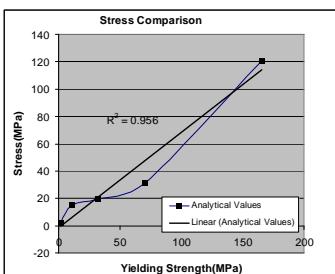


شکل ۹: مقایسه مواد مختلف بر اساس تغییرات سرعت سر در برخورد با آنها

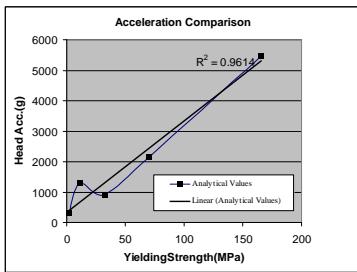
نتایج مندرج در جدول ۲ و سایر نمودارها نشان می‌دهد که فوم آلپوراس قابلیت میزان جذب انرژی بالاتری را نسبت به سایر مواد دارد همچنین با توجه به اینکه ماکریزم شتاب کاهشی مجاز برای سر 300 g می‌باشد این ماده نیز کمترین شتاب کاهشی را به سر وارد می‌کند که نهایتاً خطری متوجه سر نمی‌شود. از طرفی با توجه

کاهش شتاب سر در برخورد با مانع آلومینیومی بیشتر از سایر مواد می‌باشد ولی مانع آلولايت، آلپوراس و EPP31 نرخ کاهش شتاب ملایمتری نسبت به این مانع را به سر وارد می‌کنند. مقادیر تنش واردہ بر سر در ناحیه برخورد در طول زمان برخورد نیز برای موانع مختلف در نمودار شکل (۷) نشان داده شده است. در این نمودار نیز مانع آلومینیومی در یک بازه زمانی بسیار کوتاه بیشترین تنش را به سر وارد می‌کند که به وضوح پدیده ضربه را نشان می‌دهد در این مانع نمودار تنش بر حسب زمان دارای یک جهش بزرگی است که تقریباً ۶۰ برابر تنش ایجاد شده بر اثر مانع آلپوراسی می‌باشد. سایر مانع دیگر نیز دارای منحنی با دامنه یکنواخت تری نسبت به زمان هستند و جهشی در آنها مشاهده نمی‌شود. این خاصیت نشان دهنده رفتار مواد تغییر فرم پذیر می‌باشد.

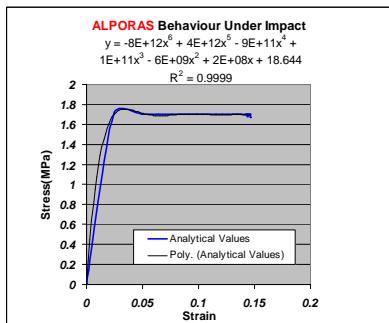
کرنش واردہ بر سر نیز در نمودار شکل (۸) نشان داده شده است. این نمودار نیز شبیه نمودار تنش واردہ بر سر می‌باشد. در این نمودار نیز مشاهده می‌شود که نرخ کرنش حاصله از مانع آلپوراس کمترین بوده ضمن اینکه مقدار کرنش واردہ به سر نیز در برخورد سر به این مانع در مقایسه با سایر مواد کمترین می‌باشد در حالیکه مانع آلومینیومی دارای ماکریزم جهشی در یک بازه زمانی بسیار کوتاه ۲ میلی ثانیه می‌باشد و نرخ کرنش واردہ به سر نیز حداکثر می‌باشد. بنابراین با توجه به اینکه سر یک ماده ویسکوالاستیک می‌باشد نسبت به این نرخ کرنش سریع، حساس بوده و در حالت ترد سریعاً خواهد شکست. همانطور که انتظار می‌رفت مانع آلومینیومی منجر به تنش و کرنش ماکریزم بر سر شده و همچنین سرعت برگشت سر بعد از برخورد بیشتر از سایر مواد بوده ضمن اینکه مدت زمان برخورد سر با آن حداقل بوده است. اینها همه نشان دهنده خاصیت ارجاعی و صلبیت آلومینیوم نسبت به سایر مواد می‌باشد. به تعییری دیگر خاصیت rebound این مانع بیشتر از سایر مواد می‌باشد. نقطه مقابل آن فوم آلپوراس می‌باشد که کمترین تنش و کرنش را بر سر وارد می‌کند ضمن اینکه تغییرات تنش و کرنش و همچنین تغییرات سرعت و شتاب سر در برخورد با این مانع به صورت ملایمتری انجام می‌پذیرد. همانطور که در نمودار تغییر سرعت سر در برخورد با مواد نشان داده شده است این نکته به خوبی قابل بیان است که سر هنگام برخورد به مانع آلپوراس هیچگونه حرکتی در جهت عکس نداشته و سرعت آن با یک شتاب کاهشی تقریباً ثابت به سمت سکون میل می‌کند. نتایج حاصل از این دو مانع به خوبی در رابطه اسنایدر [۱۰] گنجانده شده است.



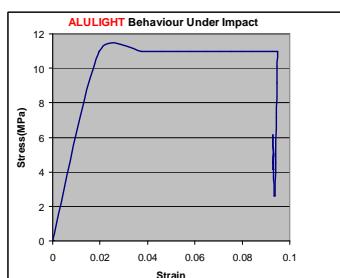
شکل ۱۱. اثر استحکام تسلیم بر میزان تنش واردہ بر سر



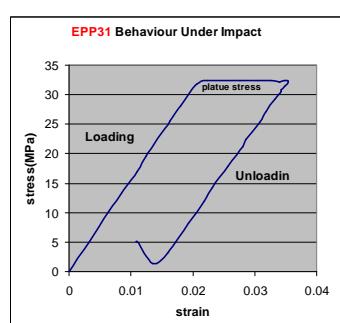
شکل ۱۲. اثر استحکام بر میزان شتاب کاهشی واردہ بر سر



شکل ۱۳. رفتار مانع آلپوراس در برخورد

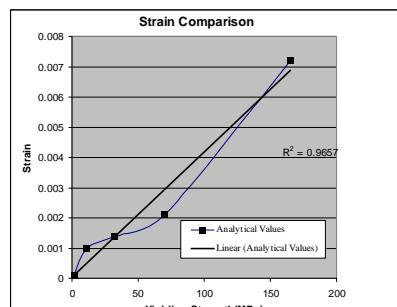


شکل ۱۴. رفتار مانع آلوالایت در برخورد



شکل ۱۵. رفتار مانع EPP31 در برخورد

به نمودارهای انتخاب بهترین مواد جهت جذب انرژی که توسط مهندسین کمبریج [۱۱] و [۱] (CES⁸) ارائه شده است، این فوم نیز تنشی زیر ۲/۵MPa به سر وارد می‌کند. بنابراین با توجه به میزان تحمل شتاب و تنش واردہ بر سر بر اساس محدودیت شتاب کاهشی و تنش واردہ، این فوم اینمن ترین مانعی می‌باشد که در این تحلیل مورد ارزیابی قرار گرفته است. نتایج به دست آمده از تحلیل بیانگر پارامترهایی از رفتار ماده می‌باشد که در میزان بار واردہ بر سر مؤثر می‌باشند. بنابراین لازم است معین شود که چه پارامترهایی از مانع در میزان جذب انرژی و پایین آوردن مقدار تنش بر سر نقش داشته‌اند. دانسیته، الاستیسیته و استحکام تسلیم مانع سه پارامتری هستند که در این تحلیل مورد ارزیابی واقع شدند و اثر آنها در میزان بار واردہ بر سر مورد بررسی واقع شد. نتایج حاصل از تحلیل در نمودارهای ۱۰ تا ۱۲ بر حسب تنش (استحکام) تسلیم مواد آورده شده است. با توجه به نمودار ۱۰ مشاهده می‌شود که کرنش واردہ بر سر مستقیماً به تنش تسلیم مانع وابسته است به طوریکه هرچه مانع دارای تنش تسلیم کمتری باشد میزان تنش واردہ به سر نیز کمتر است. در نمودارهای ۱۱ و ۱۲ نیز همین قاعده برای میزان تنش واردہ بر سر و شتاب کاهشی آن نیز معتبرمی باشد. نتایج حاصل از تحلیل نیز نشان می‌دهد که اثر الاستیسیته و دانسیته مواد نیز مثل اثر استحکام تسلیم بوده و میزان بار واردہ بر سر نیز وابستگی مستقیمی به آنها دارد. از طرفی با توجه به نتایج به دست آمده از تحلیل برای فوم آلپوراس و آلوالایت و EPP31 این نکته به خوبی نشان داده شد که این مواد رفتار تغییر فرم پذیری مطلوبی را حین برخورد با سر نشان داده و منحنی تنش-کرنش به دست آمده از نتایج نیز مؤید این نکته است که این مواد در دامنه وسیعی از نمودار تنش-کرنش مقدار زیادی از انرژی جنبشی حاصل از برخورد را گرفته در حالیکه تنش ایجاد شده بر سر ثابت مانده است این تنش ثابت، σ_{pl} همان محدوده اینمی است که در برخورد با فوم آلپوراس به دست آمده است. نمودارهای تنش-کرنش این مواد در برخورد با سر در شکلهای ۱۳ تا ۱۵ نشان داده شده است.



شکل ۱۰. اثر استحکام تسلیم بر میزان کرنش واردہ بر سر انسان

⁸ -Cambridge Engineering Selector

Royal Institute of Technology. S-100 44 Stockholm, Sweden, ISSN 0280-4646, Report 2002.

- [7] Noureddine, A., "Computer Modeling and Validation of a Hybrid III Dummy for Crashworthiness Simulation", FHWA/NHTSA National Crash Analysis Center, Mathematical and Computer Modelling 35, 2002, PP. 885-893.
- [8] Camacho, D.L.A., Nightinale, R.W., Myers, B.S., "Surface Friction in Near-Vertex Head and Neck Impact Increases Risk of Injury", Journal of Biomechanics 32, 1999, PP. 293-301.
- [9] Al-Basharat A., Zhou C., Yang K.H., Khalil T., King A.I. "Intra Cranial Pressure in the Human Head Due to Frontal Impact Based on a Finite Element Model", Bioengineering Center, Wayne State University, Detroit, Michigan. Proceeding of ASME Summer bioengineering Meeting, 1999.
- [10] Cory, C.Z., Jones, M.D., James, D.S., Leadbeatter, S., Nokes, L.D.M., "The Potential and Limitation of Utilizing Head Impact Injury Models to Assess the Likelihood of Significant Head Injury in Infant after a Fall", Forensic Science International 123, 2001, PP. 89-106.
- [11] Ashby, M.F., Evans, A.G., Fleck, N.A., Gibson, L.J., Hutchinson, J.W., Wadley, H.N.G., "Metal Foams: a Design Guide", Butterworth Heinemann, 2000.
- [12] Balasubramanyam, S., "Head Impact Characterization of Generic A-Pillar of an Automobile", MSc. Thesis, College of Engineering and Mineral Resources, West Virginia University, Morgantown, 1999.
- [13] Avalle, M., Belingardi, G., Montanini, R., "Characterization of Polymeric Structural Foam under Compressive Impact Loading Polymers of Energy - Absorption Diagram", International Journal of Impact Engineering, 25, 2001, PP. 455-472.
- [14] Hallquist, J.O., "LS-DYNA Theoretical Manual", Livermore Software Technology Corporation, May, 1998.
- [15] "ANSYS LS-DYNA User's Guide", Ansys release 6, Ansys Inc 2000.

۴. نتیجه گیری

نتایج حاصل از تحلیل نشان می‌دهد که رفتار فوم آلپوراس، آلوالیت و EPP31 در برابر ضربه مؤید آنست که این فومها توانایی جذب انرژی جنبشی حاصل از برخورد را دارند. فوم آلپوراس با داشتن تنفس تسلیم پایینتر در طول برخورد ضمن جذب انرژی جنبشی حاصل از برخورد مدام تغییر فرم می‌دهد و تنفس واردہ بر سر را در حداقل میزان ممکن نگه می‌دارد. نمودار تغییرات سرعت در طول زمان برخورد نیز نشان می‌دهد که سر در برخورد با این مانع هیچ حرکتی در جهت عکس ندارد و بنابراین پدیده Whiplash در برخورد با این مانع اتفاق نخواهد افتاد. فوم آلوالیت و فوم EPP31 نیز در محدوده‌ای از کرنش انرژی جنبشی حاصل از برخورد را جذب کرده ولی چون انرژی جنبشی سر به حدی نبوده است که بر انرژی اصطکاکی بین سطوح برخورد غلبه کند لذا این دو فوم در مدت زمان برخورد قسمتی از انرژی جنبشی را جذب کرده ولی الاستیسیته بالاتر آنها نسبت به فوم آلپوراس باعث شده که در پروسه باربرداری قرار گرفته و منجر به پدیده Rebound شوند ولی همانطور که در نمودارها و تحلیل مشاهده شد اثر Rebound بر سر ملایم بود و نرخ تغییرات سرعت نسبت به زمان کنترل بود که این امر باعث شده سر بعد از برخورد به مانع، آرامتر به عقب برگرد. از نتایج تحلیل این نتیجه حاصل شد که فوم آلپوراس با حداقل کردن تنفس، کرنش و شتاب کاشه‌شی منتقله به سر بهترین انتخاب در بین موانع به کاررفته می‌باشد و موانع آلوالیت و EPP31 در اولویت بعدی قرار خواهند داشت.

مراجع

- [1] Maine, E.M.A., Ashby, M.F., "Applying the Investment Methodology for Materials (IMM) to Aluminum Foams", Materials and Design 23, 2002, PP. 307-319.
- [2] Klinich, K.D., Hulbert, G.M., Schneider, L.W., "Estimating Infant Head Injury Criteria and Impact Response Using Crash Reconstruction and Finite Element Modeling", Stapp Car Crash Journal; Vol. 46 ,November 2002.
- [3] Platzer, W., Kahle, W., Leonhardt, H., "Color Atlas and Textbook of Human Anatomy", volume1, Locomotor System", 3P^{rdp} revised edition, 1986.
- [4] Kleiven, S., Von Holst, H., "Consequences of Head Size Following Trauma to the Human Head", Journal of Biomechanics Engineering, 35, 2002, PP.153-160.
- [5] Shoaeib, F.M., Hamouda, A.M.S., Radin Umar, R.S., Hamdan, M.M., Hashmi, M.S.J., "Motorcycle Helmet Part I, Biomechanics and Computational Issues", Jurnal of Materials Processing Technology 123, 2002, PP. 406-422.
- [6] Kleiven, S.; "Finite Element Modeling of the Human Head", Doctoral Thesis, Department of Aeronautics,