



تهیه و تنظیم: دکتر فرناز نایب مراد

بررسی استاندارد زه راکت تنیس

۱۶) ولی ابعاد واقعی آنها از ۱/۲۵ mm تا ۱/۴۰ mm متغیر بوده است. تغییر ابعاد زهها نیز به صورت معمول ۱/۰ ± mm بوده است. یک خاصیت معمول که در این مطالعه اندازه‌گیری نشده است، پایداری و دوام زه است.

تحت نیروی ثابت استاتیکی، طول زه با گذشت زمان زیاد می‌شود. این پدیده خزش نام دارد. میزان خزش با گذشت زمان کم می‌شود. اما طول دائماً در حال افزایش است. به این نوع مواد ویسکوالاستیک گفته می‌شود. به این معنا که این مواد هم ویسکوز و هم الاستیک هستند. بنابراین نمودار تنش-کرنش به میزان و نحوه استفاده تنش یا کرنش وابسته است. برای مثال یک زه ممکن است با نیروی ۳۰۰ N با میزان ۱۰۰ min، ۱۰٪ کشیده شود و با همان نیرو با میزان ۲۰۰ mm/min، ۸٪ کشیده شود. در شرایط واقعی بازی، زمانی که توپ با زهها برخورد می‌کند در مدتی حدود ۵ ms میزان کشش معمولاً ۴۰۰۰۰ mm/min است. برای یک همچین ضربه کوتاه مدتی میزان خزش نسبتاً کم است و کشش بستگی چندانی به مدت زمان ضربه ندارد. به هر حال میزان کمی خزش حتی در یک ضربه کوتاه مدت هم اتفاق می‌افتد. مخصوصاً در زه‌هایی که قبلاً کشیده نشده باشد. در نتیجه زهها بعد از هر ضربه، تنش از دست می‌دهند، مخصوصاً در ضربات اولیه در راکتی که تازه زه‌کشی شده باشد.

در این آزمایش کشیدگی طول زه برای زه‌هایی که قبلاً کشیده نشده‌اند، در شرایط دینامیکی برای ضربه در مدت ۳۰ms محاسبه شده. همه زهها در شرایط یکسان آزمایش شده‌اند. اتفاقی مشابه خزش که هنگام زه‌کشی راکت در دستگاهی که با آن راکت را زه می‌کنیم، رخ می‌دهد این است که، اگر زه کشیده شده باشد و با طول افزایش یافته درون گیره دستگاه قرار بگیرد، تنش به سرعت کاهش می‌یابد که ناشی از شکسته شدن تدریجی پیوندهای بین مولکول‌های بلند است. این اثر با عنوان تنش استراحت شناخته می‌شود. میزان از دست دادن تنش توسط زه با گذشت زمان کم می‌شود ولی تنش دائماً در حال کم شدن است. میزان این اثر بیشتر از چیزی است که انتظار می‌رود. برای مثال اگر راکتی با تنش ۲۸kg زه‌کشی شده باشد معمولاً در ۲۰ دقیقه اول تنش آن تا ۲۴kg افت می‌کند، که تقریباً معادل زمانی است که طول می‌کشد تا یک راکت زه‌کشی شود. بعد از ۲۴ ساعت تنش معمولاً به ۲۰kg می‌رسد. بعد از یک یا دو ست استفاده از راکت تنش بیشتر از یک یا دو کیلوگرم در اکثر زهها کم می‌شود که ناشی از کشیده شدن زهها به دفعات در هنگام زدن ضربه با تنشی بیشتر از ۲۸kg است. تنش زهها ممکن است تحت تاثیر تغییر شکل راکت در زمان زه‌کشی نیز قرار گیرد و تنش در همه زهها ممکن است شبیه به هم نباشد که این امر به علت اصطکاک بین زهها و سوراخ‌های راکت است.



بررسی استاندارد در زه

هیچ تست و تعریف استاندارد یا قانون مشخصی مربوط به خواص زه راکت تنیس وجود ندارد. زه از نظر ITF می‌تواند نازک یا کلفت، نرم و سخت و یا کشسان باشد. به همین علت صدها نوع زه مختلف در بازار موجود است و هیچ روش اثبات شده‌ای برای مقایسه آنها با هم وجود ندارد. تنها راه برای شناخت خواص زهها به جز گزارش‌های مربوط به مجلات معروف و نتایج آزمایشاتی که اخیراً انجام شده، رده‌بندی‌هایی است که توسط تولیدکنندگان تهیه می‌شود. جای هیچ تعجیبی نیست که تقریباً همه‌ی زهها امتیاز ۱۰ از ۱۰ برای قابلیت بازی و توانایی اجرا را به خود اختصاص دهند. از دید علمی و مهندسی، از آنجایی که روش انجام تست‌ها توضیح داده نشده و نتایج، توانایی توضیح در واحد SI را ندارد، این رتبه‌بندی‌ها اساساً بی‌ارزش هستند. در اینجا تعدادی روش انجام تست و نتایج توضیح داده شده است و نتایج آزمایش ۹۰ زه مختلف آورده شده است.

خواص آزمایش شده زهها شامل نکات زیر است:

۱. توانایی کشیده شدن به عنوان تابعی از تنش زه

۲. سختی دینامیکی

۳. از دست دادن تنش به عنوان تابعی از زمان و ضربات مکرر

۴. از دست دادن انرژی در زمان ضربه

۵. ضریب اصطکاک بین زه‌های راکت و سطح توپ

همه زه‌های مورد آزمایش دارای ابعاد اسمی مشخص بوده‌اند، (۱/۲۹ mm)، اندازه



توسط پیچ تنظیم کننده تنش انجام نمی شود و اجازه داده می شود تنش برای ۱۰۰۰s (۱۶/۷ دقیقه) کاهش یابد. در این مدت افزایش طول ۲۸kg اندازه گیری می شود تا با افزایش طول در ۲۰kg و با تنش ثبت شده در سیستم فراگیر در بازه های زمانی ۱ ثانیه مقایسه شود. در تست های قبلی روی چند زه مشاهده شد، تغییر تنش نسبت به لگاریتم زمان بعد از ۱۰۰s اول، حتی بعد از چند روز، به صورت خطی است. اگرچه در این از آزمایش مدت آزمایش تا ۱۰۰۰s برای ۹۰ زه کاهش یافته است.

در تست هایی که قبلاً انجام شده فک ها دو سر زه را نگه داشته بودند. برای به حداقل رساندن آسیب در محل فک های فلزی، هر سر زه به وسیله یک لایه پلاستیکی محافظت می شود. اما مشخص شد که در خود پلاستیک ها مقداری خزش اتفاق می افتد. بنابراین این روش ممنون شد. گیره های زه های تجاری نیز امتحان شد ولی به اندازه کافی نمی توانست زه ها را محکم نگه دارد. گیره های زه هیچ اثری روی زه به جا نمی گذارد و برای استفاده به صورت نرمال (برای زه کشی نرمال) مناسب اند ولی زه بین گیره ها حدود ۱ mm در تنش ۲۸kg در نقطه ی ورود کشیده شده (ولی نه در نقطه ی خروج) و ۱ mm هم در تست ضربه کشیده شده است. گیره های مورد استفاده در این مقاله از سوهان نرم ساخته شده است. با طول ۳۸ mm بریده شده و محکم زه ها را با یک پیچ در هر گوشه نگه می دارد. بعد از جدا کردن زه ها از گیره ها زه کمی له شده و به وسیله دندان های گیره برجسته شده. اگر چه آسیب وارد شده به زه تاثیری روی نتایج نداشت. محکم کردن گیره ها به اندازه کافی مشخص کرد، نتایج افزایش طول و اتلاف تنش قابل برگشت هستند و مستقل از نیروی نگه دارنده زه توسط گیره ها می باشند. به علاوه نتایج به دست آمده مشابه اندازه های راکت کامل زه شده بود. در نمونه اخیر، تنش زه در دو زه افقی توسط گذراندن زه از یک آداپتور خارجی متصل شده به قاب (فریم) راکت و load cell اندازه گیری شده. بعد از اینکه به زه ها ۱۰۰۰s اجازه استراحت داده شد، در معرض ۱۰ ضربه در مرکز زه توسط یک چکش با سرعت $2/63 \text{ m.s}^{-1}$ و زاویه 90° قرار گرفت. همانطور که در شکل ۱ نشان داده شده است، دو میله استوانه ای شکل دو طرف هر فک، برای محدود کردن حرکات عرضی زه تا ۳۰۰mm بین میله ها، قرار گرفته است. با این کار اطمینان حاصل می شود که تنش وارد شده به load cell در این محور قرار می گیرد و این عمل همچنین امکان آسیب به زه ها در نقطه ورود به فک را به حداقل می رساند.

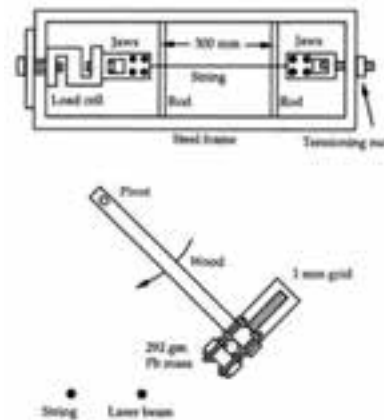
چکش شامل یک بلوک سربی ۲۹۲g نصب شده به انتهای یک میله چوبی سبک است. چکش اجازه نوسان به طرف زه، با زاویه ثابت، به صورت یک آونگ را دارد. در شرایط نرمال زه های راکت بیشترین نیروی عرضی را در ۱۵۰۰N تجربه می کند. این نیرو که توسط توپ ۵۷g در زمان ۵ms وارد می شود، امکان تغییر سرعت از 3 m.s^{-1} به 30 m.s^{-1} را فراهم می کند. نیرو بین همه زه ها توزیع شده است اما اگر فرض شود ضربه بیشتر بین ۵ زه عمودی و ۵ زه افقی تقسیم شده است، در این صورت بیشترین نیروی وارد شده به هر زه ۱۵۰N است. در دستگاه نشان داده شده در شکل ۱-۳ کل تاثیر وزن موثر بلوک سربی ۲۹۲kg، میله چوبی و شبکه نوری اضافه شده، $0/45 \text{ kg}$ است. چکش سرعت خودش را در مدت ۳۰ms از $2/63 \text{ m.s}^{-1}$ به $2/63 \text{ m.s}^{-1}$ می رساند، بیشینه نیروی بین ۱۲۰N تا ۲۰۰N که به زه ها وارد شود، بستگی به سختی آنها دارد.

از آنجایی که یک زه تکی سختی عرضی کمتری نسبت به راکت زه کشی شده دارد،



روش انجام آزمایش

افزایش طول، اتلاف تنش و تست ضربه توسط دستگاهی که در شکل نشان ۱ داده شده است اندازه گیری شده. این دستگاه برای نشان دادن تغییر در تنش زه ها با گذشت زمان و تکرار ضربات طراحی شده است، زمانی که گیره رها می شود طول زه ثابت شده است.



شکل ۱: دستگاه طراحی شده برای محاسبه تنش و جابه جایی زه در زمان ضربه چکش

زه ها در فک های فلزی، با فاصله ۳۲۰ mm قبل از کشیده شدن، محکم نگه داشته شده اند و بعد تا تنش ۲۰kg (۱۹۶N) برای چند ثانیه، برای اندازه گیری افزایش طول، کشیده شده اند. تنش با پیچاندن یک مهره به وسیله آچار، به صورت دستی، تنظیم می شود. افزایش طول زه به وسیله علامت گذاری به وسیله خودکار و اندازه گیری با خط کش سنجیده می شود. این اندازه گیری خیلی دقیق نیست، به این علت که به میزان کشیده شدن زه بستگی دارد. اما امکان مقایسه بین زه های مختلف را فراهم می کند. تنش به وسیله یک load cell و یک شاخص الکترونیکی که تا ۱۰kg مدرج شده با دقت ۰/۰۱kg، با تنظیم اتوماتیک صفر اندازه گیری می شود. علاوه بر بازخوانی دیجیتالی، شاخص دارای یک خروجی آنالوگ ۱۰-۰V است که به یک اسیلوسکوپ و یک سیستم فراگیر اطلاعات متصل است.

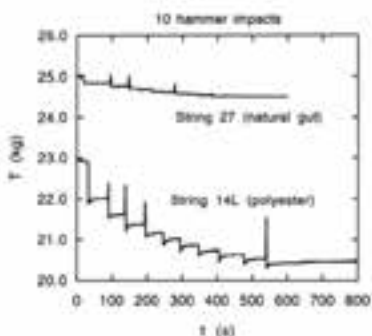
بعد از ضبط کردن میزان افزایش طول در ۲۰kg، تنش تا ۲۸kg زیاد شده و برای ۱۰s با تنظیم دستی نگه داشته می شود. این شبیه سازی روشی است که زمان زه کردن راکت معمول است، وقتی که زه ها برای ۱۰s، قبل از اینکه توسط گیره در جای خود قرار گیرند، تحت تنش قرار می گیرند. برای زه هایی که به آرامی تنش از دست می دهند، افزایش طول به آرامی اتفاق می افتد تا تنش ثابتی را حفظ کنند. بعضی زه ها به سرعت تنش از دست می دهند، در این صورت باید زه ها سریع تر کشیده شوند تا تنش را در ۲۸kg حفظ کنند. بعد از این فاصله زمانی ۱۰ ثانیه ای، هیچ تنظیم دیگری



می‌شود که به میزان الاستیسیته زه وابسته است. تنش برای زه طبیعی ۹kg، برای نایلون ۱۸kg، برای پلی‌استر ۲۲kg و برای کولار ۴۵kg افزایش یافته است. تاثیر آن مشابه افزایش تنش به صورت استاتیکی بوده است، که در آن تنش سریعاً بعد از زیاد شدن شروع به کاهش می‌کند. در نتیجه تنش بعد از ضربه کم‌تر از تنش قبل از ضربه است، مخصوصاً بعد از اولین ضربه. ضربات متوالی باعث می‌شود دائماً مقدار کمتری از تنش کاهش یابد. بنابر این کم شدن تنش بعد از هر ضربه به آنچه قبلاً برای زه اتفاق افتاده است و همچنین میزان ضربه، وابسته است. اگر با چکش سبک‌تر یا با سرعت کمتر ضربه زده شده بود، در آن صورت کم شدن تنش بعد از ۱۰ ضربه کمتر خواهد بود. برعکس کاهش تنش با چکش سنگین‌تر، بیشتر است.

اتفاق جالبی که در بین ضربات رخ می‌دهد این است که در بیشتر زه‌ها ترمیم تنش آهسته‌ای رخ می‌دهد. (در بین ضربات مقداری از تنش از دست رفته جبران شده و افزایش می‌یابد.) این تاثیر را در شکل ۴ می‌توان دید. کاهش تنش را می‌توان به وسیله شکسته شدن پیوندهای مولکولی توضیح داد. افزایش تنش احتمالاً ناشی از تشکیل پیوندهای جدید است.

به زبان دیگر می‌توان گفت زه دارای حافظه است. اگر تنش در ۲۸kg برای چند دقیقه نگه داشته شده باشد و بعد به سرعت به ۱۵kg کاهش یابد و سپس فیکس شود، مشاهده می‌شود که تنش شروع به زیاد شدن می‌کند. وقتی که میزان پیوندهای جدید با پیوندهای قدیمی شکسته شده بالانس شد، تنش در یک مقداری ثابت می‌شود، حدود ۱۸kg.



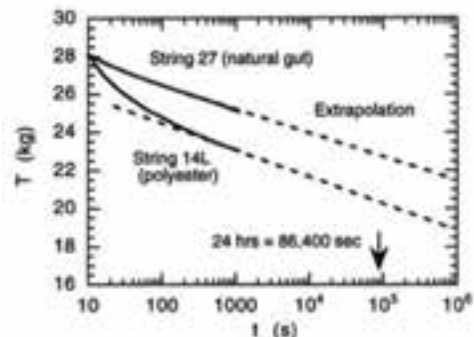
شکل ۴: تاثیر ۱۰ بار ضربه چکش به زه با تنش برای آنچه در شکل ۲ نمایش داده شد. شکل ۴ ادامه شکل ۲ است. اولین ضربه در $t=10$ شروع شد (که در اینجا به عنوان $t=0$ معرفی شده است)

میزان افزایش تنش در زمان ضربه و سیگنال لیزر متناظر با آن، میزان جابجایی زه را نشان می‌دهد، در شکل ۵ نشان داده شده است. هر حاشیه جدید متناظر است با ۲mm جابجایی در جهت Y. جابه‌جایی در جهت Y می‌تواند با شمارش حاشیه‌های کوچک ۰/۱ میلیمتری اندازه‌گیری شود. تنش تا زمانی که زه‌ها حداقل ۳ تا ۴ میلیمتر منحرف نشوند، افزایش نمی‌یابد.

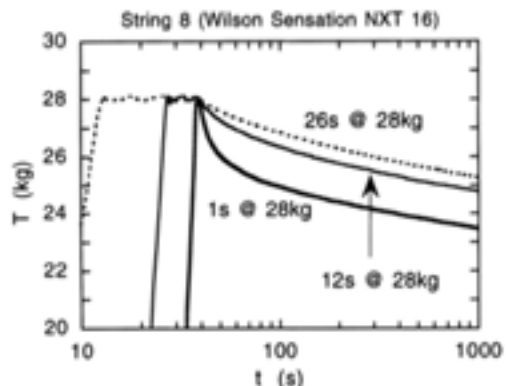
چند میلی ثانیه قبل از اینکه زه به حداکثر میزان جابه‌جایی خود برسد، تنش به حداکثر میزان خود می‌رسد. چون میزانی که تنش در آن افت می‌کند ناشی از شکستن پیوند مولکول‌هاست، زمانی که تنش افزایش می‌یابد ناشی از کشیده شدن بیش از حد زه است. این اتفاق قابل توجه است مخصوصاً در چند ضربه اول و در زه پلی‌استر که پیوندها به‌آسانی می‌شکنند.

شبیه‌سازی شرایط ضربه در حالت نرمال مشکل است. برای رسیدن به بیشترین سرعت و مدت مشابه توپ تنیس، ضربه باید با جرمی بسیار کم‌تر از جرم توپ تنیس و با سرعت بالاتری نسبت به توپ تنیس معمولی ضربه وارد شود. همچنین می‌شود چکش با جرم بیشتر از جرم توپ و با سرعت کم‌تر عمل کند. در این مورد، زمان ضربه بیشتر از حد نرمال است. مزیت این کار، شبیه‌سازی اثر تجمعی تعدادی ضربه است که هر کدام ۵ms طول می‌کشد. اندازه‌گیری سرعت چکش و جابجایی عرضی به‌وسیله گذر از پرتو لیزر در شبکه نوری متصل شده به چکش است، همانطور که در شکل ۱ نشان داده شده است. به علت اینکه ابعاد پرتو کمی بیشتر از ۱mm است، سیگنال‌های شناسایی شده حاوی حاشیه‌های سینوسی است.

شکل ۲ نشان می‌دهد برای زه پلی‌استر و زه طبیعی، که تنش تابعی از کم‌تری از دست می‌دهند. در حالی که زه‌های پلی‌استر به سرعت تنش از دست می‌دهند. میزان از دست دادن تنش در زه را می‌توان با نگه داشتن تنش آن بالای ۲۰kg برای مدت ۳۰s و یا اعمال کردن کشش یک بار یا بیشتر روی زه قبل از وارد کردن تنش اصلی، کم کرد. البته این کار یک راه‌کار عملی نیست و به عنوان یک راه‌حل جایگزین می‌توان تنش اولیه بیشتری به زه وارد کرد تا از دادن تنش بعد از زه‌کشی جبران شود. تاثیر کشیدن زه تا ۲۸kg در بازه‌های زمانی متفاوت قبل از فیکس کردن زه در شکل ۳ نشان داده شده است. تاثیر آن قابل توجه است و همچنین روی از دست دادن تنش در زمان بعد از وارد شدن ضربه موثر است.

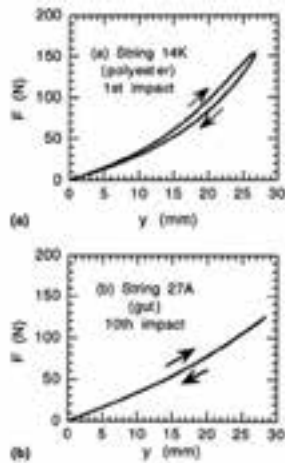


شکل ۲: تنش برحسب لوگاریتم زمان برای دو زه متفاوت که قبل از محکم کردن آنها در گیره، با تنش ۲۸kg به مدت ۱۰s کشیده شده‌اند.



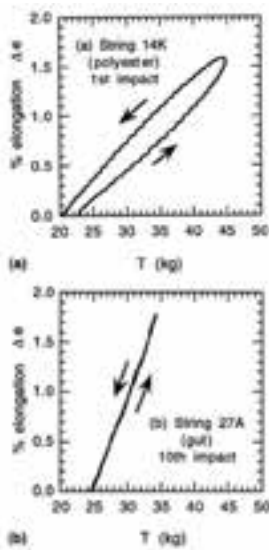
شکل ۳: تنش برحسب لوگاریتم زمان. کشیده شدن زه تا تنش ۲۸kg با فاصله زمانی‌های متفاوت قبل از محکم کردن آنها در گیره.

تاثیرات ۱۰ بار چکش زدن در شکل ۴ آمده است. تنش در زمان هر ضربه زیادت



شکل ۷: F بر حسب y برای (a) ضربه نشان داده شده در شکل ۵ و (b) زه طبیعی

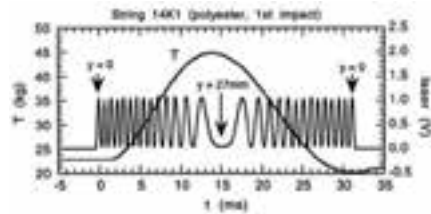
تغییر مقدار k از اولین تا دهمین ضربه معمولاً کمتر از ۳٪ بود. نتیجتاً مقدار دینامیکی k که در زیر داده شده، مقدار میانگین آن در ۱۰ ضربه است. همین طور حداکثر نیرو در زمان هر ضربه با تقریب خوبی به وسیله $f_0 = 4(T_0 + DT)y_0 / L_0$ داده شده است. مقدار حداکثر نیرو هم کمتر از ۳٪ در ۱۰ ضربه تغییر کرده که مقدار میانگین آن داده شده است.



شکل ۸: افزایش درصد طول Δe بر T برای ضربه نشان داده شده در شکل ۵

شکل ۱۰ و ۱۱ می‌توانند با محاسبات تئوری در شکل ۹ مقایسه شوند. پراکندگی در خلاصه داده‌ها می‌تواند ناشی از این باشد که تنش اولیه T_0 برای همه زه‌ها یا ضربه‌ها یکسان نبوده است. علت دیگر این پراکندگی استفاده از مقدار میانگین DT ، y ، k در ۱۰ ضربه بوده است.

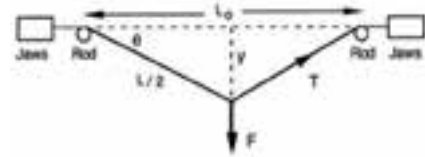
میزان قابل توجه همپوشانی در داده‌های با $k = 30-40 \text{ kN/m}$ به این علت است که بیشتر حجم زه‌های آزمایش شده نایلون بوده است که مقدار k در آنها مشابه است. فقط دو زه طبیعی آزمایش شده که در هر دو $k \sim 20 \text{ kN/m}$ است. در بیشتر پلی‌استرها $k \sim 60-40 \text{ kN/m}$ و در زه‌های کولار $k \sim 90-140 \text{ kN/m}$ است. افزایش طول زه‌های طبیعی و نایلون با تنش ۲۸ kg تقریباً ۷٪-۱۵٪، پلی‌استر ۴٪ و زه‌های



شکل ۵: تنش بر حسب زمان برای زه پلی‌استر در ۱۰ ضربه اول. سیگنال لیزر برای اندازه‌گیری سرعت چکش و میزان جابه‌جایی زه‌ها نیز نشان داده شده است.

آنالیز ضربات انتخاب شده

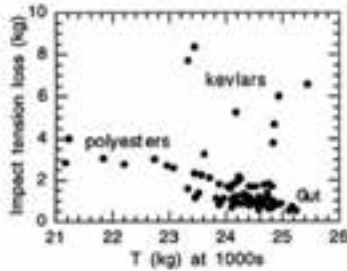
آنالیز داده‌ها در شکل ۳-۵ مقدار کمی انحراف از رفتار ایده‌آل را نشان می‌دهد. (منظور از رفتار ایده‌آل، رفتار زهی است که اصلاً تنش از دست نمی‌دهد). مثال نشان داده شده در شکل ۵، از دست دادن تنش نسبتاً زیاد در زمان ضربه تا حدی غیرمعمول است.



شکل ۶: زه خمیده شده به اندازه y در مرکز

در نتیجه، مقدار از دست دادن انرژی در زمان ضربه قابل اندازه‌گیری است، که می‌توان از طرح F بر اساس y که در شکل ۷ نشان داده شده تخمین زد. موج F از مقدار T آزمایش شده در شکل ۶ و موج y از معادله $4Ty \sin \theta = 2T$ استخراج شده است. انتگرال $\int f dy$ از $y=0$ تا ماکزیمم مقدار y نشان‌دهنده کار انجام شده روی چکش تا به استراحت در آمدن آن است و بنابراین مساوی است با معادله $MV^2/2$. مقدار این انتگرال برای همه ضربه‌ها $J \pm 0.02/0.63$ و سرعت چکش برای همه ضربه‌ها 0.63 m/s بود که نشان می‌دهد جرم موثر چکش «M» ۰/۴۵ kg بوده است. مقدار انتگرال $\int f dy$ در مدت زمان برگشت معرف مقدار انرژی برگشتی $MV^2/2$ است. انتگرال در بقیه مدت زمان ضربه معرف قسمت محصور شده به وسیله حلقه پسماند است و مساوی است با مقدار انرژی تلف شده در زه. در شکل ۷ ناحیه حلقه $J \pm 0.183$ است و V_1/V_2 باید ۰/۹۴ باشد، اگر انرژی از طریق دیگری تلف نشده باشد. در واقع مقدار ۰/۹۴ نشان‌دهنده این است که مقداری از انرژی به علت لرزش چکش و ساختار محافظ آن تلف شده است. این مقدار همچنین متناظر است وارد کردن ۱۰ ضربه برای زه طبیعی، (b).

در زه واقعی درصد کشیدگی نشان‌دهنده مقدار پسماند هم هست، مثل شکل ۸ در نتیجه ثابت فنر (k) هم نشان‌دهنده پسماند است. این اثر تنها در چند ضربه اول مهم است، وقتی که از دست دادن تنش نسبتاً زیاد است. در بقیه ضربه‌ها و حتی ضربات اولیه، میانگین k می‌تواند به وسیله بیشترین تنش و بیشترین کشیدگی طول یا بیشترین مقدار جابجایی y از معادله $T = T_0 + k(L - L_0)$ تعریف شود. به روش دیگر اگر کسی از روش تقریبی معادله $(kL - (4/L_0)(T_0 + 2ky^2/L_0))$ استفاده کند، $k = L_0DT/2y_0^2$ که DT مقدار ماکزیمم افزایش تنش در زمان ضربه و y_0 مقدار حداکثر جابه‌جایی y است.



شکل ۱۲: کاهش کلی تنش در اثر وارد شدن ۱۰ ضربه، برای تنش‌های که بعد از ۱۰۰۰ s کاهش یافته است. برای همان ضرباتی که در شکل ۱۰ نشان داده شده است. به همه زه‌ها تنش ۲۸ kg، ۱۰ ثانیه قبل از محکم شدن، وارد شده است.

شکل ۱۲ میزان از دست دادن تنش شبکه (زه‌ها) به علت ۱۰ ضربه را به عنوان تابعی از تنش، ۱۰۰۰ s بعد از درگیر قرار گرفتن زه‌ها نشان می‌دهد. این امر منطقی به نظر می‌رسد، که زه با پیوند قوی‌تر، تنش را چه در اثر ضربه و چه در طول زمان آهسته‌تر از دست بدهد. بیشتر زه‌ها شامل این موضوع می‌شوند اما زه کولار استثناء است. زه‌های کولار در زمان به صورت آهسته تنش از دست می‌دهند اما بعد از هر ضربه تنش بیشتری نسبت به بقیه زه‌ها از دست می‌دهند. از دست دادن کم تنش با گذشت زمان، در تنش‌های تا ۲۸kg مشاهده شده است. تلف شدن زیاد تنش ناشی از هر ضربه، به افزایش تنش در مدت هر ضربه (DT) وابسته است، که در این مورد (کولار) بسیار بیشتر از بقیه زه‌ها است.

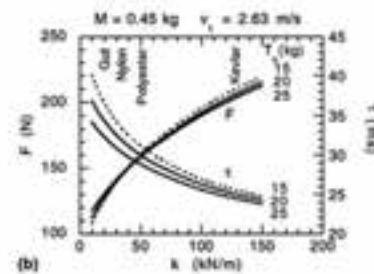
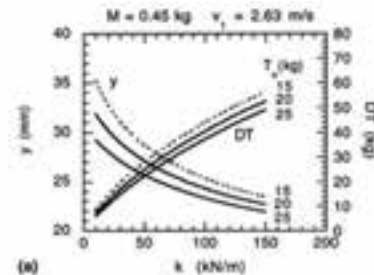
آزمایش با سرعت کم‌تر چکش نشان داد، برای هر سرعت چکش، از دست دادن تنش بر اثر ضربه در زه کولار همیشه بیشتر از بقیه زه‌ها است، که میزان از دست دادن تنش تقریباً متناسب است با سرعت چکش.

منابع

1. R. Cross and R. Bower, (2006) Measurements of string tension in a tennis racket, University of Sydney, University of Technology
2. P.K.Chidambaram, R.Ramakrishnan, Impact, String Tension and Vibration Analysis of Nanocomposite Based Tennis Racket Frame, Tamil Nadu Physical Education and Sports University
3. P. K. Chidambaram and R. Ramakrishnan, (2013) Synthesis, Testing of Nylon 6,6/Multi-wall Carbon Nanotube and Modeling, Analysis of Tennis Racket Frame and String, Tamil Nadu Physical Education and Sports University
4. ROB BOWER & ROD CROSS, (2004) String tension effects on tennis ball rebound speed and accuracy during playing conditions, University of Technology Sydney
5. Tanawat Vanasant, Somjarod Mingkhumert, Weerawat Limroongreungrat, THE EFFECT OF STRING TENSION ON SHUTTLECOCK VELOCITY, Department of Sports Science, Mahidol University, Thailand
6. Yao-dong Gu, Jian-she Li, (2007) Dynamic Simulation of Tennis Racket and String, Ningbo University
7. David Weir, (2012) Finite element modelling of tennis racket impacts to predict spin generation, A Doctoral Thesis. Loughborough University.
8. Ros Cross, Crawford Lindsey, Daniel Andruczyk. Physics Department, University of Sydney, NSW, Australia

ادامه مطالب مربوط به راکت تنیس در شماره بعدی

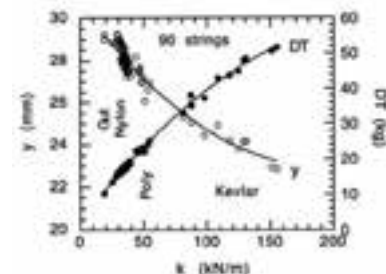
کولار تنها ۱٪-۲ است. مقدار افزایش طول با نتایج k دینامیکی، ثابت کیفی است، اما مقایسه مستقیم بی‌معنی خواهد بود. چون نمودار افزایش طول نسبت به هر دو تابع زمان (به علت خزش) و تنش زه غیرخطی است. به علت پدیده خزش، تخمین‌های شبه استاتیکی k در هر تنش، حداقل در زه تازه که قبلاً کشیده نشده است، فاکتوری بین ۱/۵ تا ۲ بار کمتر از اندازه دینامیکی k است.



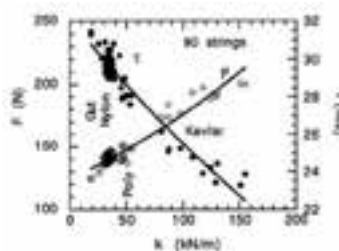
شکل ۹: جواب معادله $d_y^2/d_t^2 = -F/M = -4Ty/(ML)$ به صورت عددی برای

$$V_i = 2/63 \text{ m/s}, L_0 = 0/3, M = 45, T_0 = 15, 20, 25 \text{ kg}$$

(a) ماکزیمم مقدار خم شدن y و افزایش در تنش زه (DT) بیشینه مقدار نیرو (F) و زمان ضربه (t)



شکل ۱۰: نتایج ماکزیمم مقدار خم شدن y و افزایش تنش DT بر حسب سختی دینامیکی، k، برای ۹۰ زه مختلف که ۱۰ بار توسط چکش به آنها ضربه وارد شده است. مقدار میانگین DT، k، y برای ۱۰ آورده شده است.



شکل ۱۱: نتایج اندازه‌گیری شده در مدت زمان ضربه، τ و مقدار نیروی محاسبه شده، F، برای ضربات مشابه در شکل ۳-۱۰. مقدار میانگین τ و F در ۱۰ ضربه آورده شده است. τ برای تمامی عرض نمودار T بر حسب t در شکل ۵ اندازه‌گیری شده است. نمودار کل عرض y بر حسب t به صورت معمول ۲ ms است.