### شبیه سازی مکانیکی – ارتعاشی کاربر در حین استفاده از تراکتور دو چرخ میتسوبیشی

### احمد تقى زاده علىسرايى أنه برات قباديان ،حسينعلى شمس آبادى ً

<sup>۱\*</sup>نویسنده مسئول، استادیار گرو مهندسی مکانیک ماشینهای کشاورزی. دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان. Email\_Ahmadtza@yahoo.com ،۱۷۱-۴۴۲۶۹۴۲ ، و ۱۶۹۳۰۱۴۷۹۵۸۶ ناکس: ۲۹۳۰۱۴۷۹۵۸۶ ناکس: <sup>۲</sup>دانشیار گروه مهندسی مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه تربیت مدرس.
Email:Bghobadian2004@yahoo.com

آاستادیار گروه مهندسی مکانیک ماشینهای کشاورزی. دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان.
Email:Hshamsabadi@yahoo.com

\* Ahmadtza@yahoo.com

دریافت: ۹۱/۱۱/۲۱ یذیرش: ۹۲/۱۲/۲۵

#### چکیده

ارتعاشات منتقل شده از ماشینها می تواند تاثیرات نامطلوب بر جسم و کارایی انسان بگذارد. در این مقاله، تاثیرات لرزش جرمهای انعطاف پذیر اعضای بدن و ارتعاش کامل یا جزئی انتقال یافته از طریق دست و بازو در طی استفاده از تراکتور دوچرخ میتسوبیشی بررسی شدند. در این تحقیق، مدل مکانیکی – ارتعاشی بدن کاربر و تراکتور دو چرخ با استفاده از جرم، فنر و میراکنندهها شبیهسازی شد. برای این منظور، سیستمی با چهار درجه آزادی با جرمهای صلب و انعطاف پذیر برای کاربر در نظر گرفته شد. سپس اثر ارتعاش انتقال یافته به دست و بازو از طریق دسته تراکتور دوچرخ، بر ارگانهای داخلی بدن در دورهای مختلف موتور مورد بررسی قرار گرفت. در این تحقیق مشخص شد که فرکانس ارتعاش قسمتهای داخلی بدن برای دورهای مختلف موتور ۱۳۰۰، ۱۳۰۰، ۱۸۰۰ و ۲۲/۵۲ و ۲۲/۵۲ و ۲۲/۵۲ و ۲۲/۵۲ و کاربر ایجاد نمی کند.

واژگان کلیدی: شبیه سازی ارتعاش، تراکتور دو چرخ، فرکانس، کاربر

#### ۱ – مقدمه

ارتعاشات در موتورهای دیزل و بنزینی از جنبههای گوناگون مورد بررسی قرار گرفته است. صدا و ارتعاش تولید شده در اثر احتراق اثرات مستقیم مضر بر کاربر دارد. این امر بخصوص در

موتورهای با ضریب تراکم بالا مشهود است (Taghizadeh et al., 2012). تراکتور دوچرخ یا تراکتوردستی در اکثر کشورها بخصوص در کشورهای آسیایی برنجخیز و زمینهای مرطوب

<sup>1-</sup>Hand Tractor

برای اعمال کاشت، داشت و برداشت برنج استفاده می شوند. این وسیله کشاورزی به میزان زیادی صدا و ارتعاش نامطلوب تولید می کند. منبع اصلی ارتعاش در تراکتور دوچرخ موتور آن است که بخاطر چرخش اجزای مختلف آن، نیروهای اینرسی و نامیزانی می باشد. نیروهای حاصل از احتراق و نامیزانی موتور، ضربههای زیادی به شاسی وارد می کنند. این ضربهها به شاسی و سپس به دستهٔ تراکتور دوچرخ منتقل می شود و ارتعاش زیادی به دستها و بازوهای راننده و اگر تراکتور دوچرخ سواری باشد، به نشیمنگاه وی وارد می گردد سواری باشد، به نشیمنگاه وی وارد می گردد (Taghizadeh et al., 2009)

ارتعاشات می توانند باعث ناراحتی، مزاحمت در ارتعاشات می توانند باعث ناراحتی، مزاحمت در انجام کار و آسیب به سلامتی شوند (Tewari & dewangan, 2009 عالی، 2004) مخاطرات کاری رانندگی این ادوات شامل سنگینی گوش، اختلالات در ستون فقرات، و دستگاه گوارش است که بوسیله ارتعاش ایجاد می شود. گذشته از این، منجر به بازده و کیفیت کار پایین تری می شود (Chaturvedi & :Tewari et al., 2004)

پاسخ انسان به ارتعاشات نه تنها مستلزم فرایندهای بیومکانیکی بلکه همچنین مستلزم فرایندهای بیولوژیکی است. پاسخ بیومکانیکی بدن به ارتعاشات خود یک فرایند خیلی پیچیده است. به این خاطر که بدن نه تنها شامل بخشهای کوچک

زیادی است، بلکه شامل هر دو نوع جرمهای صلب ٔ و انعطاف پذیر ٔ است. جرم انعطاف پذیر به همه قسمتهای غیرصلب بدن مانند عضلات، بافتهای نرم، ارگانهای داخلی و حتی بخشهای سیالی در بدن گفته می شود (Yue & Mester, 2001). در مورد شبیهسازی و پاسخگویی بدن انسان به تحريكات ارتعاشي تحقيقات مختلفي انجام كرفته است. برای مثال (Tewari & Prasad, 1999) یک مدل سه بعدی از کاربر و صندلی شبیهسازی نمودند و اثر ارتعاشات را مورد بررسی قرار دادند. ارتعاش پیشبینی شده با مدل سه بعدی به خوبی با ارقام اندازه گیری شده مطابقت داشت. در نمونهای دیگر، (Yue & Master, 2001) اثـر نيروهـاي داخلـي و ارتعاشات بر اندامهای داخلی بدن را ارزیابی کردند. نتایج نشان داد که قسمت بالاتنه بدن، نیروهای زیادی را خنثی و ارتعاش زیادی را جذب می کند. در تحقیق دیگر (Wakeling et al., 2002) نتیجه گرفتند که بافتهای نرم بدن مانند یک جسم ارتجاعی است که در پاسخ به تحریک مکانیکی و ارتعاش آن را ميرا مي كند. فعاليت عضلاني هم، نوع واکنش به ارتعاش بافتهای نرم را با افزایش استحکام عضلانی تغییر میدهد که با افزایش فرکانس و ضرایب میرایی آن همبستگی دارد.در تحقیق حاضر مدل مکانیکی- ارتعاشی یک کاربر حین استفاده از تراکتور دوچرخ شبیهسازی شد. اثر

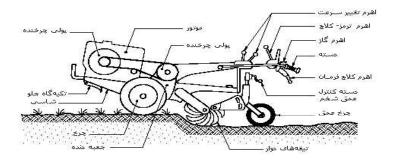
<sup>1 -</sup>Rigid Mass

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> -Wobbling Mass

ارتعاشات منتقل شده از دسته تراکتـور دوچـرخ بـر روی مــدل، بــا اســتفاده از معــادلات مربوطــه و سیگنالهای تحریک اندازه گیری شده بررسی گردید که تاکنون انجام نشده است. برای ایـن کـار شـتاب ارتعـاش بـا اسـتفاده از تجهیــزات مربوطـه بـر روی شاسی تراکتور دوچرخ اندازه گیری شد.

۲ – مواد و روشها ۲-۱ تراکتور دوچرخ

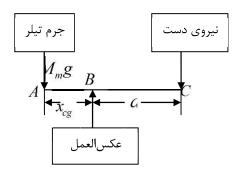
اجزای مختلف تراکتور دوچرخ میتسوبیشی تک سیلندر دیزلی با توان ۷/۷ اسب بخار، دور نامی ۲۴۰۰rpm شکل ۲۴۰۰rpm شکل ۲ نیروهای شکل ۱ نشان داده شده است. شکل ۲ نیروهای استاتیکی وارد بر تراکتور دوچرخ در حالتیکه راننده آن را نگه میدارد و دستهٔ آن به سمت پایین آورده شده است، نشان میدهد. نیروی عکسالعمل چرخها با گشتاورگیری حول محور چرخ بدست آورده شد.



شکل ۱:اجزای تراکتور دو چرخ میتسوبیشی Figure 1: Mitsubishi Two-wheel Tractor components

وضعیت کار کردن کاربر با تیلر به گونهای است که در حالت ایستا و قبل از شروع حرکت بایید با دست آن را محکم بگیرد و آن را به سمت پایین آورد. در این حالت نیرویی که به دسته وارد میشود با توجه به نوع تراکتور دوچرخ مورد بررسی با توجه به نوع تراکتور دوچرخ مورد بررسی (MITSUBISHI, 7.7hp - 2400rpm) تقریباً

(۱) بدست می آید. این بدین معنی است که نیـروی زیادی به دست کاربر وارد مـیشـود و بـا توجـه بـه کوپلینگ کامل بین دست و دسته تراکتور دوچرخ و مهار کامل آن ارتعاشات زیادی از طریـق دسـته بـه بدن کاربر منتقـل مـیشـود کـه منبـع اصـلی ایـن ارتعاشات یکی موتور و دیگری زمـین در حـین کـار تراکتور دوچرخ می باشد.



شكل ۲:نيروها و عكس العمل آنها در تراكتور دوچرخ

Figure 2: Forces and their interactions in a Two-wheel Tractor

 $F = rac{M_m g x_{cg}}{a}$  (۱)  $M_m (kg)$  نیروی وارد بر دسته، F (N) فاصله جرم تراکتور دوچرخ در قسمت جلو،  $M_m (kg)$  فاصله مابین مرکز ثقل تراکتور دوچرخ و محور چرخ و شتاب مرکز ثقل تراکتور دوچرخ و محور چرخ و  $M_m (kg)$ 

### ۲-۲ تجهیزات اندازهگیری ارتعاش

برای جمع آوری سیگنالهای ارتعاش موتور در قسمت دسته تراکتور دوچرخ، از شتاب سنج با مشخصات AC102-1A ساخت شرکت CTC بعد از کالیبره کردن استفاده شد. این شتاب سنج، فرکانسهای ۱۵۰۰ تا بالای ۱۵۰۰۰ هرتز را اندازه گیری می کرد. برای اتصال شتاب سنج و ارسال سیگنال آنها به مبدل آنالوگ به دیجیتال از یک جعبه تبدیل استفاده گردید. سیگنالهای خروجی جعبه تبدیل با استفاده از کابل مربوطه به مبدل جعبه تبدیل با استفاده از کابل مربوطه به مبدل

آن به ورودی یواسبی رایانه منتقل شد. با توجه به استانداردها و منابع مختلف، فرکانس نمونهگیری شتابسنج روی ۵۰ kHz در نرمافزار لبویو شتابسنج در راستای قائم به دلیل بیشتر بودن شتاب در این راستا بود (2001, 1-5349). برای شتاب در این راستا بود (2001, 1-650). برای ثبت دادهها از یک لپتاب و برای دادهگیری و پردازش سیگنالها آز نرمافزار مطلب (MATLAB) و لبویو برای تبدیل سیگنال حوزه زمان به سیگنال حوزه فرکانس (FFT)، استفاده گردید. مدت زمان دادهگیری برای هر آزمایش یک دقیقه در نظر دادهگیری برای هر آزمایش یک دقیقه در نظر و دور گرفته شد. برای آزمایشها از دنده یک تیلر و دور موتور ۱۳۰۰، ۱۸۰۰، ۱۸۰۰، ۲۰۰۰ و ۲۲۰۰۰ موزه استفاده و کیلوگرم استفاده

آنالوگ به دیجیتالAdvantech, USB-) أنالوگ به

4711A) متصل شده و در نهایت دادهها توسط کابل

شد.

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> - Analog to Digital

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> - Signal Processing

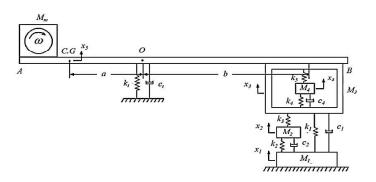
<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> - Switch Box

### ۳-۲ مدل مکانیکی کاربر و تراکتور دوچرخ

برای تحلیل ارتعاشی، ابت دا مدل مکانیکی تراکتور دو چرخ و کاربر شبیه سازی گردید. هدف از مدل کردن مکانیکی ارائه همه بخشهای مهم سیستم برای بدست آوردن معادلات مکانیکی (یا تحلیلی) رفتار آن است. مدل مکانیکی ممکن است

خطی یا غیرخطی باشد. مدل های خطی از لحاظ تحلیلی ساده تر میباشند در حالی که مدل های غیرخطی جزئیات بیشتری را ارائه میدهند.

شکل ۳ مدل مکانیکی تراکتور دو چرخ و کاربر را نشان میدهد.



شکل ۱۳: مدل ارتعاشی- مکانیکی تراکتور دو چرخ و کاربر

Figure 3: Mechanical -Vibrational model of Two-wheel Tractor and operator

 $M_m$  موتور مورد که جرم موتور سیل در این شکل فرض می شود که جرم موتور و ارتعاش است که با سرعت زاویه ای  $\omega$  می چرخد و ارتعاش از طریق دسته به راننده منتقل می شود که به صورت شکل مدل شده است. در این شکل جرم قسمت پایین بدن یعنی پا،  $M_1$  می باشد که صلب فرض شده است. قسمت پایین تنه به جز پاها شامل دو بخش است. یک بخش آن بصورت فنر و میراکننده  $m_1$  و بخش دیگر آن شامل میراکننده  $m_2$  و میراکننده  $m_3$  و میراکننده  $m_4$  و میراکننده  $m_4$  و میراکننده  $m_4$  و میراکننده یافته  $m_4$  است.  $m_4$  جرم تعمیم یافته تعمیم یافته  $m_4$  است.  $m_4$  جرم تعمیم یافته قسمت پایین شکم تا زانو می باشد که فرض می شود

به صورت انعطاف پذیر به بـدن متصل شـده اسـت.  $M_3$  جرم قسمت بالای بدن انسان و از بـالا تنـه تـا سـر و گـردن مـیباشـد و شـامل قفسـه سـینه و استخوان بندی بالای تنه به جز قسمتهـای داخلـی بدن میباشد که با فنرهـای  $k_1$  و  $k_2$  و میراکننـده بدن میباشد که با فنرهـای بدن متصل اسـت.  $M_4$  جـرم تعمیم یافته قسمت داخلی بدن مانند قلب، ریـههـا، معده و غیـره مـیباشـد کـه بـه فنرهـای  $k_5$  و  $k_4$  و میراکننده  $k_5$  و میراکننده  $k_5$  متصل اسـت. ضـربات موتـور در اثـر میراکننده  $k_5$  متصل اسـت. ضـربات موتـور در اثـر احتراق باعث ارتعاش کل سیسـتم مـیشـود کـه از طریق بدنه تراکتور دو چرخ به تایرها و بـدن انسـان طریق بدنه تراکتور دو چرخ به تایرها و بـدن انسـان

منتقل مىشود.

ارتعاشی که از دسته تراکتور دو چرخ به دستها وارد می شود به جرم  $M_3$  منتقل می گردد. در این شکل فرض می شود که تایرها دارای سختی  $k_t$  مقدار باد میرایی  $C_t$  باشند، که به نوع لاستیک، مقدار باد لاستیک و دمای هوا بستگی دارد. اگر تیر dB صلب فرض شود و نیروی ناشی از چرخش موتور dB فرض شود و dB محور چرخ باشد، با گشتاور گیری، نیروی وارد بر دسته بصورت زیر گشتاور گیری، نیروی وارد بر دسته بصورت زیر می باشد (dB شتاب گرانشی زمین است).

$$F_g = (a/b)M_m[g + a(t)] \tag{Y}$$

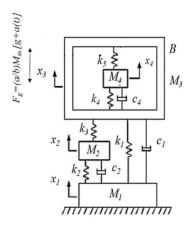
که a(t) شتاب (قابل اندازهگیری بوسیله حسگر) وارده در اثر چرخش موتور به شاسی و بصورت زیر است.

$$a(t) = A\sin(\omega t) \tag{7}$$

که A دامنه شیتاب و  $\omega$  سرعت زاویه ای بصورت A و D فرکانس غالب ارتعاش است. این نیرو از طریق بازو به قفسه سینه وارد می گردد و باعث ارتعاش کامل بدن می شود. مدل شکل  $F_g$  می تواند بصورت شکل  $\Phi$  ساده شود که نیروی به قفسه سینه در جهت عمودی عمل می کند.

چون لاستیک تراکتور دو چرخ پرباد و کوچک میباشد، میرایی و سختی آن در مقایسه با بدن کاربر میتواند بسیار بالا باشد و میتوان آنها را بینهایت فرض کرد. در حقیقت لاستیک تراکتور دو

چرخ در اینجا صلب فرض می گردد. این کار به ساده سازی معادلات کمک می کنید. چون تماس جرم  $M_1$  با زمین حفظ می شود و حرکتی ندارد، پس می توان نتیجه گرفت که در تحلیل کل سیستم تاثیری ندارد و می توان از آن چشم پوشی کرد.



شکل ۴: مدل مکانیکی بدن کاربر

Figure 4: Mechanical model of operator's body

### ٣- نتايج و بحث

غیر از مسئله ارتعاش، کار کردن با تراکتور دو چرخ و پایین آوردن دسته آن معضل بزرگی است که نیروی زیادی را می طلبد. اعمال این نیرو فشار زیادی را به مچ دست وارد می کند و باعث خستگی زود هنگام کاربر می گردد. با در نظر گرفتن شرایط ذکر شده در بند قبلی، برای پایین آوردن دسته تراکتور دو چرخ حداقل ۳۵kg یا ۳۴۳ نیوتن نیرو لازم است تا تماس M با زمین حفظ شود.

این نیرو تماماً به دستان راننده وارد می شود که باعث فشار زیادی در سطح تماس دست راننده و دسته تراکتور دوچرخ می گردد و این خود به تنهایی

می تواند باعث خستگی و احساس درد در دستان شود.

## ۳-۳ پاسخ بدن کاربر به ارتعاش دسته تراکتور دو چرخ

برای پی بردن به پاسخ بدن به ارتعاش ابتدا معادلات حرکت مدل شکل ۴ بدست آورده می شود. برای حل معادلات ابتدا ماتریس ضرایب جرمی، سختی و میرایی به صورت زیر بیان می گردد. برای بدست آوردن ماتریس ضرایب به کتب و منابع مربوطه مراجعه گردد.

$$[m] = \begin{bmatrix} M_2 & 0 & 0 \\ 0 & M_3 + M_4 & 0 \\ 0 & 0 & M_4 \end{bmatrix} \tag{f}$$

$$[c] = \begin{bmatrix} c_2 & 0 & 0 \\ 0 & c_1 + c_4 & -c_4 \\ 0 & -c_4 & c_4 \end{bmatrix}$$
 (2)

$$[k] = \begin{bmatrix} k_2 + k_3 & -k_3 & 0\\ -k_3 & k_1 + k_3 + k_4 + k_5 & -k_4 - k_5\\ 0 & -k_4 - k_5 & k_4 + k_5 \end{bmatrix}$$
 (9)

که [m]، [k] و [c] به ترتیب ماتریس جرمی، سختی و میرایی هستند. مقادیر عددی پارامترهای ماتریسهای ذکر شده با رجوع به منابع مختلف بصورت زیر است. با فرض یک کاربر با جرم 86% مقادیر جزیی جرمها، میرایی و سختی بصورت زیر است که در ماتریسهای بالا جای گذاری می شود (Yue & Mester, 2001).

$$M_1 = 5.25kg$$
  $M_2 = 5.12kg$   
 $M_3 = 10.73kg$   $M_4 = 43kg$   
 $k_1 = k_2 = 6kN/m$   $k_3 = k_4 = 10kN/m$   
 $k_5 = 18kN/m$   
 $c_1 = 300kg/s$   $c_2 = 650kg/s$   
 $c_4 = 1900kg/s$ 

معادله حرکت کلی سیستم شکل ۴ بصورت رابطه (۷) بیان می گردد.

$$[m]\ddot{\vec{x}} + [c]\dot{\vec{x}} + [k]\vec{x} = \vec{F}$$
 (Y)

برای حل معادله ابتدا باید فرکانس طبیعی بدون میرایی بصورت زیر محاسبه شود.

$$[D] = [k]^{-1}[m] \tag{(A)}$$

$$[a] = [k]^{-1} \tag{9}$$

با جاگذاری اعداد ماتریس [D] بدست آورده

ىيشود.

$$[D] = \begin{bmatrix} 2.75 & 3.44 & .53 \\ 4.41 & 5.51 & .33 \\ 5.94 & 5.51 & .33 \end{bmatrix}$$

اگر  $\frac{1}{\omega^2}$  باشد، مقدار  $\lambda = \frac{1}{\omega}$  اگر

زیر بدست آید که مقدار ویژه ماتریس [D] است.

$$\Delta = |\lambda[I] - [D]| = 0 \tag{1.}$$

که [I] ماتریس واحد $^{'}$  با قطر یک میباشد.

برای مدل شکل ۴ مقادیر  $\lambda_i$  (مقادیر ویژه مـاتریس

برای 1,2,3i=1,2,3 بست. D

$$\lambda_1 = 10.849$$

$$\lambda_2 = 0.3048$$

<sup>1 -</sup> Unit

$$[\lambda_i[I] - [D]]\vec{X}^i = \vec{0} \tag{(11)}$$

مقادیر  $(X_3^{(2)}, X_3^{(2)}, X_3^{(1)})$  مقادیر  $(X_3^{(1)}, X_3^{(1)})$  میشوند. که بترتیب (0.00074, 0.0933) است.

$$\vec{X}^{(i)T}[m]\vec{X}^{(i)} = 1$$
 (17)

بردار مودال می تواند به صورت رابطه (۱۳) بیان شود.

$$\lambda_3 = 0.8176$$

M که مقادیر فرکانس طبیعی هر یک از جرمهای که مقادیر فرکانس طبیعی ه $M_3$  بترتیـــــــب  $M_4$  و  $M_3$  بترتیــــــــب  $\omega_2=1.8113$ 

شکل مد هر یک از جرمها به صورت

است (بردارهـای ویــژه) کــه از
$$ec{X}^i = egin{bmatrix} X_1^{(i)} \ X_2^{(i)} \ X_3^{(i)} \end{bmatrix}$$

رابطه (۱۱) محاسبه می شود.

$$[X] = [\vec{X}^{(1)}\vec{X}^{(2)}\vec{X}^{(3)}] = \begin{bmatrix} 0.0516 & 0.0037 & -0.0665 \\ 0.0801 & -0.0003 & -0.0648 \\ 0.0933 & 0.0001 & 0.0739 \end{bmatrix} \text{ (17)}$$

بردار عمومی نیرو  $ec{Q}(t)$  از رابطه (۱۴) بدست می آید.

$$\vec{Q}(t) = [X]^T \vec{F}(t) = \begin{bmatrix} 0.0516 & 0.0801 & 0.0933 \\ 0.0037 & -0.0003 & 0.0001 \\ -0.0665 & -0.0648 & 0.0739 \end{bmatrix} \begin{cases} 0 \\ (a/b)M_m[g + A\sin\omega t] \end{cases}$$
(15)

(Yue & Mester, 2001)

با استفاده از شتابسنجها، اندازهگیری و ثبت سیگنالهای حوزه زمان ارتعاش بر روی دسته، سیگنال شتاب تحریک دست و متعاقباً کیل بدن کاربر بدست آمد.یک نمونه از این سیگنال بر روی دسته و دور ۲۲۰۰rpm موتور، در شکل ۵ نشان داده شده است. از مزایای این سیگنالها، استفاده کردن از تبدیل فوریه سریع (FFT) و بردن سیگنال به حوزه فرکانس، و همچنین پیدا کردن سیگنال به حوزه فرکانس، و همچنین پیدا کردن

سسه مسد اصلی (پاسسخ زمانی) سیسستم کسه بصورت $q_1(t)$ ,  $q_1(t)$  مشخص می شوند، از معادلات حرکت رابطه (۱۵) بدست می آیند.

(۱۵)

$$\ddot{q}_i(t) + 2\zeta_i \omega_i \dot{q}_i(t) + \omega_i^2 q_i(t) = Q_i(t),$$

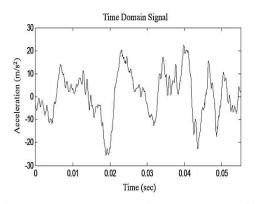
i = 1,2,3

که  $\zeta_i$  نسبت میرایی است و بـرای سیسـتم بـا توجه به منابع مختلف 0.1 در نظر گرفته شده است

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Fast Fourier Transform

فرکانس اصلی تحریک بدن است. پاسخ سیستم (بدن انسان) را میتوان تحت تحریک معین (شتاب وارده به بدن کاربر) با فرکانسهای مختلف که مستقیماً به دور موتور مربوط میشوند، بدست آورد.  $M_3$  در این حالت تحریک از طریق دسته تراکتور دو چرخ و دست کاربر به بالا تنه کاربر یعنی جرم  $M_3$  وارد میشود و کل بدن ارتعاش میکند. با توجه به

سیگنال حوزه زمانی و تبدیل فوریه، فرکانسهای تحریک دست و متعاقباً بالا تنه کاربر ۲۱/۶۷، تحریک دست و متعاقباً بالا تنه کاربر ۴۰/۶۷، ۲۶/۶۷ و ۴۰ به ترتیب برای دورهای ۱۳۰۰، ۱۴۰۰، ۱۶۰۰، ۱۸۰۰، ۱۸۰۰، ۲۰۰۰، ۲۲۰۰، ۲۲۰۰، و تولیت و تولیت تامید. در این حالت فرکانس ارتعاش کلیه جرمها (قسمتهای مختلف بدن کاربر) می تواند بدست آورده شوند.

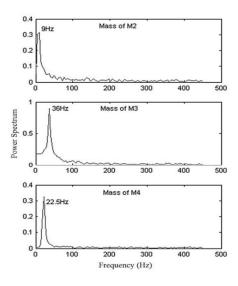


شکل ۵:سیگنال حوزه زمانی در دسته تراکتور دوچرخ، سرعت ۲۲۰۰rpm و راستای قائم Figure 5: Time Domain signal in handle of Two-wheel Tractor, 2200rpm and vertical line

زیرا بسیار حجیم و طولانی بوده و نمی توان از آن در محاسبات استفاده کرد و فقط مناسب محاسبات کامپیوتری است (پاسخ این سیستم با استفاده از حل رابطه (۱۵) و محاسبات کامپیوتری بیش از ۴۰۰ سطر می باشد). به همین دلیل از نمودار پاسخ سیستم در حوزه زمان برای توضیح و تعیین کردن شرایط سیستم استفاده شد.

شکل  $^3$ ، نمودار پاسخ زمانی سیستم را به ارتعاش قفسه سینه (نیروی وارد به جرم  $(M_3)$ ) نشان می دهد که با حل رابطه (10) برای سه مد اصلی سیستم و سه جرم (10) برای (10) بدست آمد.

شكل 2: نمودار پاسخ زمانی قسمتهای مختلف بادن Figure 6: Time- response diagram of different parts of body



شکل ۷: نمودار پاسخ فرکانسی قسمتهای مختلف بدن Figure 7: frequency - response diagram of different parts of body

می توان نتیجه گرفت که فرکانس ارتعاش در انتقال به اعضای داخلی بالا تنه بدن کاهش یافته است.

از تحلیل بالا نتیجه گیری می شود که فرکانس ارتعاش قسمتهای مختلف با هم متفاوت است. فرکانس ارتعاش بخشهای داخلی بدن (جرم  $M_4$ 

در اینجا لازم به ذکر است به دلیل تعداد بسیار زیاد جملات در معادلات حل شده، از نمودار پاسخ زمانی بجای حل ریاضی استفاده شد. همانطوری که از شکل  $^2$  مشاهده می شود، پاسخ جرم  $^2$  به ارتعاش سینوسی بوده و حالت پایدار دارد. در حالی که پاسخ جرم  $^2$   $^2$   $^4$  به ارتعاش بصورت میرا شونده است که نشان می دهد، قفسه سینه و اعضای داخلی بدن بیشترین خاصیت میراکنندگی ارتعاش وارده به بدن را دارند.

شکل ۷ نمودار پاسخ سیستم در حوزه فرکانسی بترتیب بیرای هی سیگنال در شیکل ۶ را نشان می دهد که از تبدیل فوری سیگنال زمانی بدست آمده است. همانطور که مشاهده می شود، مقدار پیک فرکانس ارتعاش جرم  $M_2$  (قسمت پایین بدن تا زانو)  $H_2$  است که نشان می دهد، این قسمت با این فرکانس ارتعاش می کنید. جرم  $M_3$  (قفسه با این فرکانس ارتعاش می کنید. جرم  $M_3$  (قفسه فرکانس ارتعاش نیروی به کار رفته (تحریک) به آن برابر است. فرکانس ارتعاش ارتعاش جیم  $M_4$  نییز  $M_4$  این ارتعاش در که با برابر است. فرکانس ارتعاش ارتعاش جرم  $M_4$  نییز  $M_4$  است.

) برای سرعتهای مختلف موتور از ۱۳۰۰ تـا rpm ۲۴۰۰ بترتیـــب ۱۸/۷۴، ۱۶/۶۹، ۱۸/۷۵، ۲۰/۸۳، میباشد و حالت تشدید در بدن ۲۵Hz و ۲۲/۵۰ كاربر ايجاد نمي كند. زيرا فركانس تشديد قسمتهای داخلی بدن در حدود ۱ تـا Hz بـر اساس منابع مختلف و استانداردها است که با مقادیر گفته شده در بالا برابر نیست. در اینجا، کاهش فرکانس و دامنه شتاب نشان میدهد که بیشتر ارتعاش توسط بدن کاربر جذب می شود. در تحقیق یو و مستر نیز نتایج نشان داد که بخش بالای بدن، نیروهای زیادی را خنشی و ارتعاش زيادي را جذب مي كند (Yue & Master, 2001). همین طور، واکلینگ و همکاران نیز عامل اصلی میرایی ارتعاش در بدن را خاصیت ارتجاعی اندامهای داخلی دانستهاند ( Wakeling et al., .(2002

طبق استانداردهای ISO دادههای ارتعاش در طبق استانداردهای  $\Lambda \cdot Hz$  تا  $\Lambda \cdot Hz$  وزن دار می شوند و همچنین به شتابهای در محدوده فرکانسی  $\Lambda \cdot Hz$  ایشترین وزن داده می شود. در استانداردهای ISO 5349-1 و ISO 2631-1 تاثیرات ارتعاشات در چهار بخش سلامتی، راحتی، ادراک و امراض حرکتی  $\Lambda \cdot Hz$  بررسی می گردد. برای سه بخش اول ارتعاشات در فرکانس  $\Lambda \cdot \Lambda$  تا  $\Lambda \cdot Hz$  و برای بخش چهارم ارتعاش در فرکانس  $\Lambda \cdot \Lambda$  تا  $\Lambda \cdot \Lambda$  از

اهمیت زیادی برخوردار است. به همین دلیل برای این محدوده فرکانسی، به دادههای شتاب وزن بیشتری داده می شود (ISO 5349-1, 2001).

ارتعاش تراکتور دو چرخ بیش از آنکه از ناهمواریهای زمین باشد، بیشتر بخاطر ضربههای مداوم پیستون به شاسی در مرحله توان است. همان طوری که آزمایشها نشان داد، عامل اصلی افزایش ارتعاش در تراکتور دو چرخ موتور آن است. با انتقال ضربات پیستون به دیگر قسمتها و تقویت آن در دســته ایــن ارتعــاش افــزایش مـــیابــد Chaturvedi & Salokheet al., 1995) Kumar, 2012). تراكتور دوچرخ داراي يک موتـور تک سیلندر دیزلی میباشد که نسبت به موتورهای چند سیلندر از توازن کمتری برخوردار است. به نظر میرسد به دلیل کاهش هزینه، تسریع در ساخت و کاهش جـرم تراکتـور دو چـرخ و همچنـین بـرای سادهسازی ماشین و ساخت آن در یک حجم کوچک از سیستمهای عایق ارتعاش در مسیر موتور تا دسته (فرمان) و انواع سیستمهای ایمنی صرفنظر میشود. به همین دلیل در آزمایشها مشاهده شد که ارتعاش در انتقال از شاسی تا دسته نه تنها کاهش نیافته است بلکه در اثر ارتعاشات آزاد و تقویـــت، مقـــدار آن افـــزایش یافتـــه اســت .(Taghizadeh, 2009)

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>-Perception

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup>- Motion Sickness

مى شود. در تحقيق (Salokhe*et al.*, 1995) نيز ۴ - نتيجهگيري

نتایج تحقیق نشان داد که فرکانس ارتعاش

۲۴۰۰rpm و ۲۲۰۰ ،۲۰۰۰ ،۱۸۰۰ ،۱۶۰۰ ،۱۳۰۰ به ترتیب ۱۳/۵۴، ۱۶/۶۹، ۱۸/۸۵، ۲۰/۸۳ ، ۲۲/۵۰

قسمتهای داخلی بدن برای دورهای مختلف موتور

و ۲۵Hz میباشد و حالت تشدید در بدن کاربر

ایجاد نمی کند ولی باعث ایجاد مزاحمت در کار

کاربر می شود که باید کاهش یابد. برای کاهش

ارتعاش انتقالی دو حالت باید در نظر گرفته شود:

 باید منبع اصلی ارتعاش (موتور) از بدنه تراکتور دو چرخ (شاسی) به وسیله سیستمهای تعلیق جدا شود. برای این کار می توان از فنرها و میراکنندهها استفاده کرد.

 باید مانند بسیاری از اتومبیلها و تراکتورها منبع ارتعاش از راننده جدا شود.این کار در این نوع از وسایل با عایق بندی صندلی از شاسی و یا دسته ماشین با استفاده از فنرها و میراکنندهها انجام مي يذيرد.

نتایج بدست آمده نشان داد، بیشترین ارتعاش از دسته تراکتور دوچرخ به دسته راننده منتقل

چنین نتیجهای بدست آمد.

یس استفاده از وسایل ایمنی و عایق مانند دستکش های ضد ارتعاش مفید می باشد. این دستکشها هم اکنون در کشورهای مختلف برای اعمال گوناگون استفاده میشود و باعث کاهش مقدار زیادی از ارتعاشات انتقالی به دست می شود (Barber, 1992). مواجهه با ارتعاش ادوات کشاورزی می تواند با انتخاب درست وسیله و شرایط عملیاتی مطلوب کاهش یابد ( Paddan & .(Griffin, 2002

### ۵-تشکر و قدردانی

بدین وسیله از کلیه اساتید و کارمندان گروه مهندسی مکانیک ماشین های کشاورزی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان و همچنین دانشگاه تربیت مدرس که تمام امکانات را در اختیار این تحقیق نهادند، کمال تشکر و قدردانی بجا آورده مىشود.

### 8-فهرست منابع

- 1. Barber, A. 1992. Handbook of Noise and Vibration Control. By Elsevier Science Publishers LTD .6<sup>th</sup> Edition.
- 2. Chaturvedi, V., Kumar, A. and Singh, J.K. 2012. Power tiller: Vibration magnitudes and intervention development for vibration reduction. Applied Ergonomics. 43(5): 891-901.

- 3. Hansson, P.A. 2002. Working space requirement for an agricultural tractor axle suspension. **Biosystems Engineering**. 81(1): 57-71.
- ISO2001. ISO 5349-1: Mechanical vibration—measurement and evaluation of human exposure to hand-transmitted vibration—Part 1: general Requirements. Geneva.
- Marsili, A., Ragni, L., Santoro, G., Servadio, P. and Vassalini, G. 2002. Innovative systems to reduce vibrations on agricultural tractors: comparative analysis of acceleration transmitted through the driving seat. Biosystems Engineering. 81(1): 35-47.
- 6. Paddan, G.S. and Griffin, M.J. 2002. Evaluation of whole-body vibration in vehicles. **Journal of Sound and Vibration**. 253(1): 195-213.
- Salokhe, V. M., Majumder, B. and Islam, M. S. 1995. Vibration characteristics of a power tiller. Journal of Terramechanics. 32: 81-197.
- Sama, B. and Kathirvel, K. 2009. Development and evaluation of vibration isolators for reducing hand transmitted vibration of walking and riding type power tillers, Biosystems Engineering. 103(4): 427-437.
- Taghizadeh-Alisaraei, A., Ghobadian, B., Tavakoli-Hashjin, T. and Mohtasebi, S.S. 2012. Vibration analysis of a diesel engine using biodiesel and petrodiesel fuel blends. Journal of Fuel. 102: 414-422.
- 10. Taghizadeh-Alisaraei, A., Tavakoli-Hashjin, T. and Ghobadian, B. 2009. Analysis and Evaluation of Vibration of Power Tiller in Stationary situation. **Iranian Journal of Biosystems Engendering**. 41(1): 27-35.
- 11.Tewari, V.K. and Prasad, N. 1999. Three-DOF modelling of tractor seat-operator system. **Journal of Terramechanics**. 36: 207-219.
- 12. Tewari, V.K., Dewangan, K.N. and Subrata, K. 2004. Operator's Fatigue in Field Operation of Hand Tractors. **Biosystems Engineering**. 89(1): 1-11.
- 13. Tewaria, V.K. and Dewangan, K.N. 2009. Effect of vibration isolators in reduction of work stress during field operation of hand tractor. Biosystems Engineering. 103(2): 146-158.
- 14. Wakeling, J.M., Nigg, B.M. and Rozitis, A.I. 2002. Muscle activity damps the soft tissue resonance that occurs in response to pulsed and continuous vibration. Journal of Applied Physiology. 93: 1093-1103.
- 15. Yue, Z. and Mester, J. 2001. A model analysis of internal loads, energetics, and effects of wobbling mass during the whole-body vibration. **Journal of Biomechanics**. 35: 639-64

# Mechanical-Vibrational Simulation an Operator during Use of Mitsubishi Two-Wheel Tractor

A. Taghizadh Alisaraei<sup>1\*</sup>, B. Ghobadian <sup>2</sup>, H. Shamsabadi<sup>3</sup>

<sup>1\*</sup> Corresponding author, Assistant Professor, Department of Agricultural Mechanics Engineering. Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources. Phone: 09301479586, Fax: 0171-4426942, Email: Ahmadtza@yahoo.com.

<sup>2</sup> Associate Professor, Department of Agricultural Mechanics Engineering, Tarbiat Modarres University. Email: Bghobadian2004@yahoo.com.

<sup>3</sup> Assistant Professor, Department of Agricultural Mechanics Engineering. Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources. Email:

Hshamsabadi@yahoo.com.

### **Abstract**

Transmitted vibrations from the machine have undesirable affect the human body and performance. In this paper, the effect of body wobbling masses vibration and partial-full transferred vibration to the hand-arm was investigated during use of Mitsubishi power tiller. In this research, the body mechanical-vibrational model was simulated using the masses, springs and dampers. For this, a system with four degrees of freedom including the rigid and wobbling mas was considered for whole body of operator. Then, the effects of hand-arm vibration transmitted through the tiller handle on the internal organs were examined at different engine speeds. It was found that the vibration frequency of the internal parts of the body for different engine speeds of 1300, 1600, 1800, 2000, 2200 and 2400 rpm, is 13.54, 16.69, 18.75, 20.83, 22.50 and 25 Hz, respectively and does not create resonance in the operator body.

Keywords: Vibration Simulation, two Wheel Tractor, Frequency, Operator.