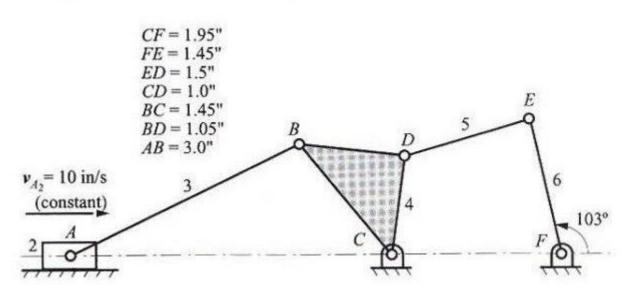
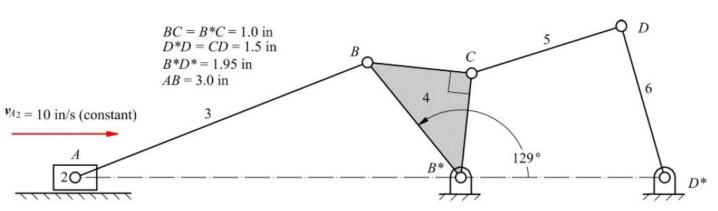
*پِروژهٔ درس دینامیک ماشین *گردآورنده: علی باقری برمس (۹۷۵۲۱۱۹۸) * مکاندزه مربوطه:



پ.ن: مكانيزم مورد نظر از ويرايش دوم كتاب والدرون انتخاب شده است با توجه به دليلى كه در ادامهٔ مطلب گفته خواهد شد اين مكانيزم با نسخهٔ اصلاح شدهٔ موجود در ويرايش سوم جايگزين گرديد.



فهرست مطالب:

- ا مکانیز مهای Quick Return
 - ٢-آنچه خواهیم داشت.
- ۳-آنالیز ترسیمی سینماتیک مکانیزم
- 4-آناليز تحليلي سينماتيك مكانيزم
 - ۵-تحلیل استاتیکی نیروها
- 6-تحلیل دینامیکی نیروها(بدون اصطکاک)
- ۷-آنالیز ترسیمی سینماتیک به وسیلهٔ نرمافزار
 - ٨-تحليل ديناميكي نيروها با نرمافزار
 - 9-تحلیل با در نظر گرفتن اصطّکاک
 - 10-متوازن سازي

۱-مکانیزمهای Quick Return

مکانیزم مدنظر از نوع مکانیزم های برگشت سریع است، از این مکانیزمها برای برقراری حرکت رفت و برگشتی – هنگامی که ضربه فقط در یک جهت مورد نیاز است – استفاده می شود.

این مکانیزمها حداقل از سه لینک ساده و یک لغزنده تشکیل میشوند،لغزنده با سرعت ثابت حرکت کرده و هنگام برگشت شتابی به دلیل تغییر جهت جرکت پیدا کرده و سپس با سرعت ثابت اولیه به مسیر خود ادامه میدهد،از مکانیزمهای برگشت سریع در دستگاههای تراش،محرکهای مکانیزمهای برگشت سریع در دستگاههای تراش،محرکهای مکانیزمها

(دلیل اصلی تعویض مکانیزم، دوران کامل لینک ۴ در مکانیزم جایگزین شده است چون معمولا در مکانیزمهای برگشت سریع یکی از لینکها باید دوران کامل داشته باشد.)

۲-آنچه خواهیم داشت.

الف)أناليز ترسيمي:

در نبود کامپیوتر اولین روش برای آنالیز سینماتیک مکانیزمها روش ترسیمی بود، این روش سنتی حتی با وجود کامپیوترها نیز وجههٔ خود را از دست نداد و همچنان به عنوان یکی از معتبرترین روش های آنالیز به کار میرود. برای آنالیز سینماتیک مکانیزم به روش ترسیمی لازم است به ترتیب تحلیل موقعیت،تحلیل سرعت و تحلیل شتاب را انجام دهیم، ابعاد مورد نیاز برای تحلیل موقعیت در عکس صفحهٔ قبل موجود است برای تحلیل سرعت و شتاب نیز میدانیم لغزنده در موقعیت داده شده با سرعت ثابت خطی ۱۰ متر بر ثانیه به سمت راست حرکت میکند.

ب)آناليز تحليلي:

علاوه بر روش ترسیمی، روش تحلیلی نیز برای بررسی سینماتیک مکانیزم علی الخصوص در کامپیوترها به کار میرود، اساس این روش استفاده از قیود هندسی و مشتقات آن برای تحلیل موقعیت،سرعت و شتاب مکانیزم است به طوری که برای یک نقطه دو مسیر متفاوت متشکل از لینکها در نظر گرفته می شود و با حل معادلات حاصل مجهولات یافت می شوند در مکانیزم مذکور ابتدا برای لینک ۴ تحلیل موقعیت را انجام می دهیم و سپس لنگ و لغزندهٔ سمت چپ و چهار میله ای سمت راست هنگام تحلیل سرعت و شتاب از لنگ و لغزنده سمت چپ تحلیل را شروع می کنیم.

ج)تحلیل نیرویی:

کاملا بدیهی است وجود مکانیزمها باعث به وجود آمدن یک سری نیرو در مفاصل و لینکها می گردد دانستن این مقادیر برای بررسی تنشهای وارد بر لینک و مفصل و پیشبینی شکست قطعه و انتخاب جنس مناسب برای لینکها و مفاصل بسیار مهم است، به طور کلی برای تحلیل نیروهای به وجود آمده دو رویکرد اتخاذ می شوند: ۱-استاتیکی:

اگر سرعت مکانیزم به قدری کم باشد که بتوان از اثر نیروها و ممانهای اینرسی صرفنظر کرد میتوان تحلیل استاتیکی را با در نظر گرفتن تعادل استاتیکی و استفاده از قوانین دوم و سوم نیوتون انجام داد،بدین منظور در مکانیزم مذکور گشتاور لازم اعمالی به لینک ۶ برای تعادل در صورت اعمال نیروی ۱۰۰۰پوندی به لغزنده را بررسی کرده و نیروی وارد بر مفاصل را پیدا میکنیم.(بدین منظور از قاعدهٔ عضو دونیرویی و سه نیرویی و تحلیل موقعیت مکانیزم استفاده میکنیم.)

۲-دینامیکی:

هنگامی که نمیتوان از سرعت لینکها صرفنظر کرد از تحلیل دینامیکی و قوانین نیوتون−اویلر همراه اصل دالامبر استفاده میشود، طبق این دو قاعده نیروی اینرسی در خلاف جهت شتاب لینک مورد نظر و ممان اینرسی را در خلاف جهت شتاب زاویهای اعمال کرده و مجدد تعادل استاتیکی را بررسی میکنیم،بدین منظور در مکانیزم موردنظر نیروی لازم برای اعمال در لغزنده جهت ثابت ماندن شتاب لغزنده در حین حرکت را محاسبه میکنیم.

د)توازن دینامیکی و استاتیکی:

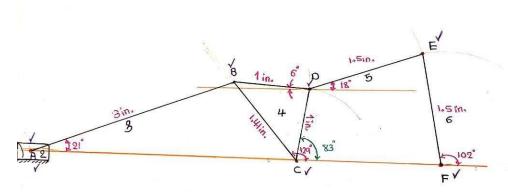
بسیاری از مکانیزمها هنگام کار در سرعتهای دورانی و خطی بالا به سبب وجود نیروهای لرزشی دچار ارتعاش میشوند، در مکانیزمها این نیروهای لرزشی،نیروهای اینرسی و ممانهای اینرسی در نظر گرفته میشوند.

این نیروهای لرزشی هرچه کمتر باشند سیستم متوازن تر است. بدین منظور جهت عدم دخالت در سینماتیک مکانیزم،جرم و اینرسی مکانیزم را با اضافه کردن جرم و تغییر مکان مرکز جرم و نزدیک کردن آن به نقطهٔ شتاب صفر نیروهای لرزشی را کاهش میدهند، برای مکانیزم مذکور با استفاده از معادلات موجود در کتاب والدرون میزان جرم لازم برای بالانس کردن مکانیزم را محاسبه میکنیم.

۳-آنالیز ترسیمی سینماتیک مکانیزم

تعليل مو تعيت:

ابدا موقعیت نقطهٔ کا را با عدول هدا در مقله می کیدی به مقاع های و از مقلهٔ کا که به ستاع های از مقلهٔ کا که به مقاع های و از مقلهٔ کا که به ستاع های به مقاع های به می در مهایت متعلم های به مقاع عامی به مقاع عالی به می در مهایت مقاع عامی به مقاع عالمی به مقاع های به می در مهایت مقاع های به متعام های به مقاع های به می در مهای با راستای افق نقیلهٔ های می می و در مهایت کهای از مقاطه های به مقاع های بیم از مدخی این کال با راستای افق نقیلهٔ های می می و در مهای به می در مهای به می در مهای به می در مهاید می در مهای به می در مهای در



مصبح درجد آزادی ها مفاصل اعتاد است ها معاد است معا

عطسة درمة آزادى:

مملل مودتيت:

Mobility of Mechanism: 3(n-j-1)+ 2+; = 3(6-7-1)+7

واین بعنی باداشتن مشغصهٔ ملی از نس ما می توان مطل سنماتیکی را درای کل ما انتظار داد ، با توجه به ورودی مساله حواب

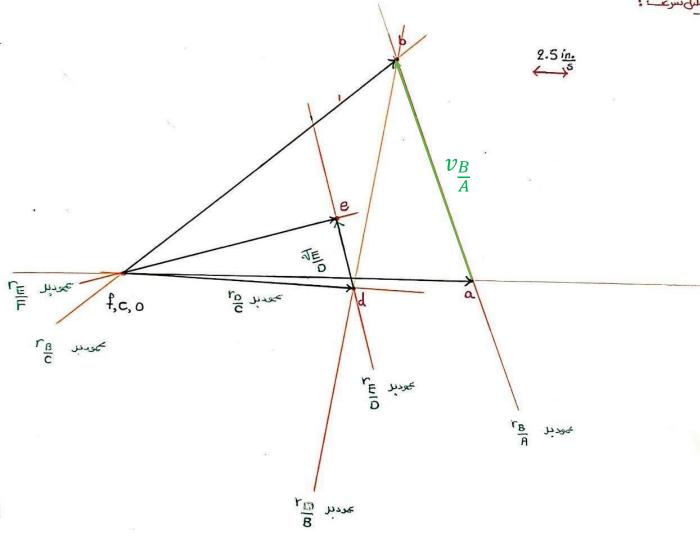
ا سے اللہ کار

Tc= TF= 0 TA = 10 iu. TB = TA + TBIA TB = TC+ TB/C \[\frac{1}{\tau_{D}} = \frac{1}{\tau_{D}} + \frac{1}{\tau_{D}} \\
 \frac{1}{\tau_{D}} = \frac{1}{\tau_{C}} + \frac{1}{\tau_{D}} \\
 \frac{1}{\tau_{D}} = \frac{1}{\tau_{D}} + \frac{1}{\tau_{D}} + \frac{1}{\tau_{D}} \\
 \frac{1}{\tau_{D}} = \frac{1}{\tau_{D}} + \frac{1}{\tau_{D} 18+ 10/B = 1C+ 10/C عودور وا معلقا (TE = TD + TE/D JE = JE + JE/E JD+ JE/D= JE + JE/E

عودبر ع صفر عوبدر الما معلق

: السريس رابلم

، تدسیلات

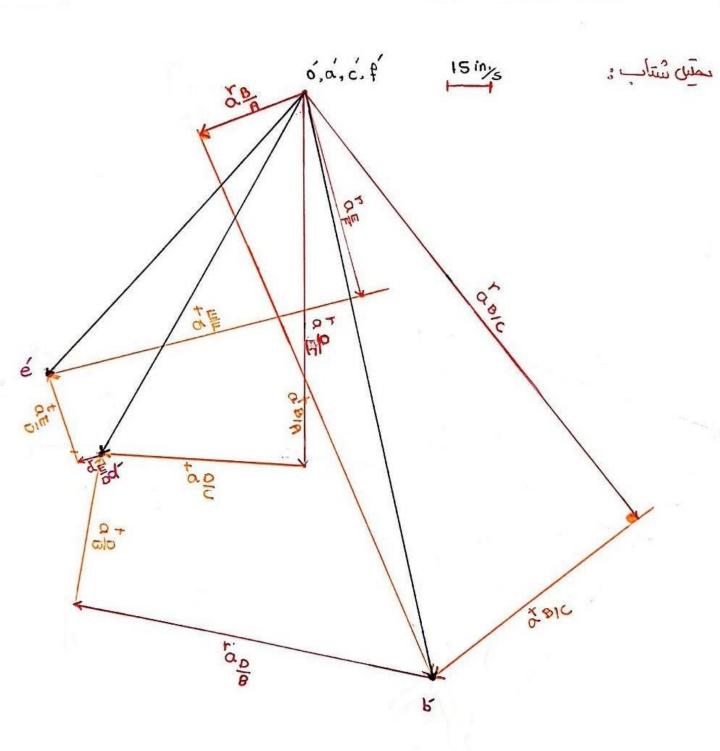


$$\omega_3 = \frac{v_B}{r_B \over A} = \frac{6.65}{3} = 2.22 \frac{rad}{s} (CCW)$$

$$\omega_4 = \frac{v_B}{\frac{C}{C}} = \frac{9.925}{1.41} = 7.04 \frac{rad}{s} (CW)$$

$$\omega_5 = \frac{\frac{v_E}{\overline{D}}}{\frac{r_E}{\overline{D}}} = \frac{1.875}{1.5} = 1.25 \frac{rad}{s} (CCW)$$

$$\omega_6 = \frac{v_E}{r_E \over F} = \frac{6.4}{1.5} = 4.27 \frac{rad}{s} (CW)$$



$$\alpha_{4} = \frac{a_{B}^{t}}{\frac{C}{r_{B}}} = \frac{36.6}{1.41} = 25.95 \frac{rad}{s^{2}} (CCW) \qquad \alpha_{3} = \frac{a_{B}^{t}}{r_{B}} = \frac{78.75}{3} = 26.25 \frac{rad}{s^{2}} (CW)$$

$$\alpha_{5} = \frac{a_{E}^{t}}{\frac{D}{r_{E}}} = \frac{11.25}{1.5} = 7.5 \frac{rad}{s^{2}} (CCW) \qquad a_{B} = 79.65, a_{D} = 56.25, a_{E} = 51.6 \frac{in}{s^{2}}$$

$$\alpha_{6} = \frac{a_{E}^{t}}{\frac{D}{r_{E}}} = \frac{43.2}{1.5} = 28.8 \frac{rad}{s^{2}} (CCW)$$

4-آنالیز تحلیلی سینماتیک مکانیزم

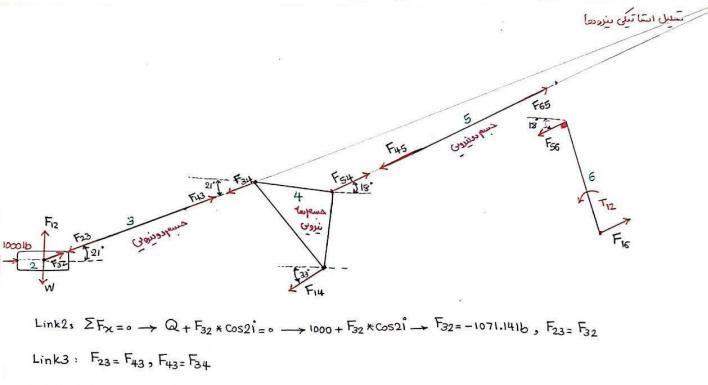
$$\begin{array}{c} I_{1} = I_{1} - I_{1} - I_{2} - I_{3} - I_{4} -$$

```
(** ) Lai ( June -> r25in 02 + r4 04 COS 04 = r3 03 COS 03 -> 0 -0.889 8 04 = 2.7914 03
                                                                                                       تحلل سرعت:
                        r2 Cos02 - r404 Sin04 = r3 03 Sin03 - 10-1.0989 04 = - 1.0990 03
 \Rightarrow 2.7914\dot{\theta}_3 + 0.8898\dot{\theta}_4= 0 مرس کرامر \dot{\theta}_4 = 6.9 \frac{\text{rad}}{5} , \dot{\theta}_3= -2.2 \frac{\text{rad}}{5}
91=94=+6.9 rad
                        -r, 0, Sin 0, -r, 0, Sin 05 = -r, 0, Sin 06 -> -6.8611 -0.447805 = -1.442206
-> -0.4124 \(\hat{\theta}_6 = 1.4316 \(\hat{\theta}_5 = 0.7320\)
\(\hat{\theta}_6 \)
\(\hat{\theta}_5 = -1.73 \)
\(\hat{\theta}_5 \)
\(\hat{\theta}_5 = -1.73 \)
\(\hat{\theta}_6 = 4.22 \)
\(\hat{\theta}_5 \)
      1.4422 06+0.447805 = 6.8611
                                                                                                      : بالشرليلة
 \ddot{r}_{2}\cos\theta_{2}-r_{4}\ddot{\theta}_{4}\sin\theta_{4}-r_{4}\left(\dot{\theta}_{4}\right)^{2}\cos\theta_{4}=-r_{3}\ddot{\theta}_{3}\sin\theta_{3}-r_{3}\dot{\theta}_{3})^{2}\cos\theta_{3}
         --- 0.889804 - 52.3179 = 2.791403 - 5.3192 --- x3=25.06 rad/52
                · -1.0989 04 - .2.3662 = -1.099003 -13.5106
                                                                               x4=25.79 rad/52, x4=x,
     -r_1\ddot{\theta}_1Sin\theta_1-r_1(\dot{\theta}_1)^2cos\theta_1-r_5\ddot{\theta}_5Sin\theta_5-r_5(\dot{\theta}_5)^2cos\theta_5=-r_6\ddot{\theta}_6Sin\theta_6-r_6(\dot{\theta}_6)^2cos\theta_6
              47.3413
2.7361-
                                    +1.431685-1.3403 = -0.412486-25.6817
```

-25.6445-50510-0.447805-42846=-1.442206+7.3494

x 6 = 30.98 rad

۵-تحلیل استاتیکی نیروها



Link4:
$$\sum F_{x=0} \longrightarrow F_{54} \times \cos 18^{\circ} = F_{34} \times \cos 21^{\circ} + F_{14} \times \cos 33^{\circ} \longrightarrow 0.95 F_{54} = 0.94 F_{11+} + 0.93 \times -1071.14$$

 $\sum F_{y=0} \longrightarrow F_{54} \times \sin 18^{\circ} = F_{34} \times \sin 21^{\circ} + F_{14} \times \sin 33^{\circ} \longrightarrow 0.31 F_{54} = 0.54 \times F_{14} + 0.36 \times -1071.14$

9-تحلیل دینامیکی نیروها(بدون اصطکاک)

$$\frac{\alpha_{G_3/A}}{\alpha_{B/A}} \xrightarrow{AG_3} \xrightarrow{AG_3} \frac{\alpha_{G_3}}{79.65} = \frac{1.5}{3} \xrightarrow{AG_3} \alpha_{G_3} = \frac{39.825}{5^2}, \alpha_{G_4} = 44.1 \frac{10.5}{5^2}$$

$$\frac{\alpha_{G_5}}{\alpha_{E/D}} = \frac{G_5D}{ED} \rightarrow \frac{\alpha_{G_5/D} = 6.6 \frac{in}{s^2}}{S^2} \rightarrow \frac{\alpha_{G_5} = 53.4 \frac{in}{s^2}}{S^2}, \frac{\alpha_{G_6}}{\alpha_E} = \frac{G_6F}{EF} \rightarrow \frac{\alpha_{G_6} = 25.8 \frac{in}{s^2}}{S^2}$$

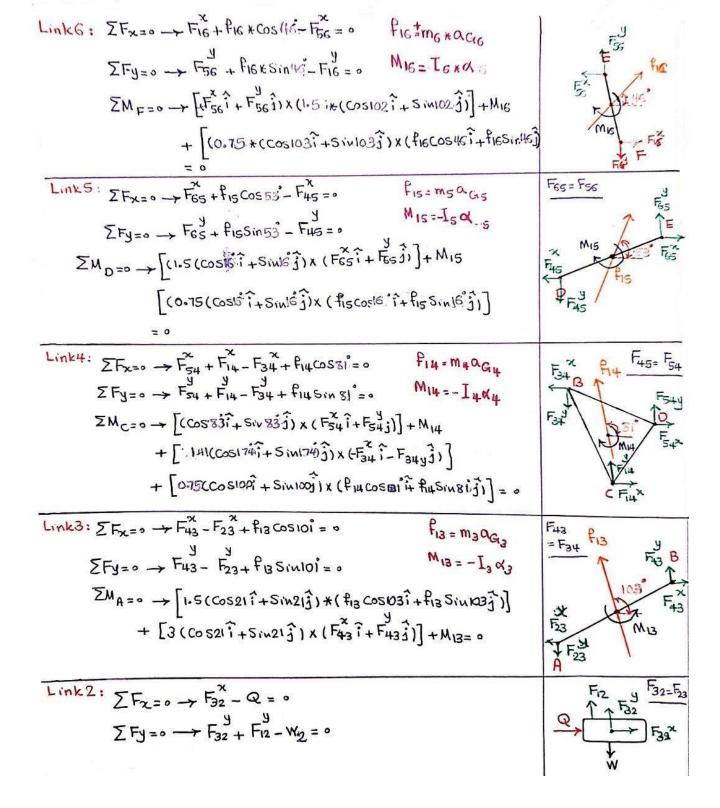
" ميله ها را اهي ورا سطح مصلع ين 0.1 منفن حاليم ، حُبالي = وال 0.28 "

Link2; W2= PJ3g = 0.28 x (0.4) * 386 = 6,921b

Link4: $W_{4} = 0.28 \times 0.1 \times 386 \times (1.05 + 1 + 1.45) = 37.8316$, $DG_{4} = \frac{h}{3} = 0.65 \text{ in.}$, $I_{4} = \frac{0.08 \times (0.1)}{12} (1. \frac{3}{1} + \frac{3}{1} + 1.5) = 0.0125$

Links: Wg = 0.28 * 0.1 * 1.5 *386 = 16.2121b, DG5 = 0.75 in., T5 = 1621 * 1.52 = 0.00781b-52-in.

Links: W6=0.28 *0.1 *1.5 *386= 16.21216, EG6=0.75 in. I6=0.0078 16-52-in.



| 83 = 38.03 | |
|----------------|--|
| f14 = 4.322 | |
| F32y = 4.569 | |
| F56y = 0.05189 | |
| M16 = 0.2246 | |

F14x = 0.1204 F34x = 2.469F65x = 0.3225

a4 = 44.1 m3 = 0.08399 a5 = 53.4 F14y = -4.827 F34y = 1.285 F65y = 0.05189 m4 = 0.09801

a6 = 25.8 f15 = 2.243 F43x = 2 469 13 = 0.063

f16 = 1.084 F43y = 1.285 14 = 0.0125 m5 = 0.042m6 = 0.042

b3 = 26.25

b4 = -25.95 F16x = -0.4303F45x = 1.672 15 = 0.0078 Q = 1.831

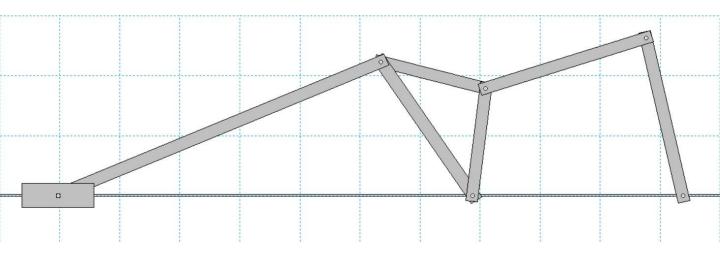
b5 = -7.5 F16y = 0.8314 F45y = 1.843 16 = 0.0078 W2 = 6.92

b6 = -28.8 F23x = 1.831 F54x = 1.672 M13 = -1.654 F12v = 2.351 F23y = 4.569 F54y = 1.843 M14 = 0.3244

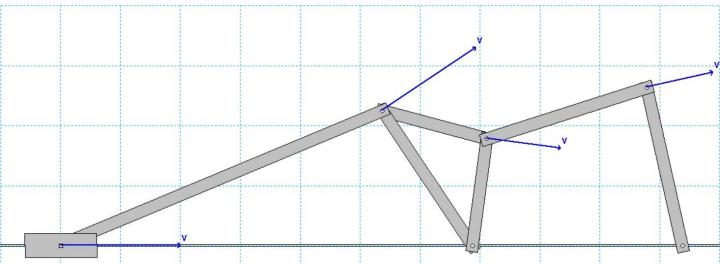
f13 = 3.345 F32x = 1.831 F56x = 0.3225M15 = 0.0585

۷-آنالیز ترسیمی سینماتیک به وسیلهٔ نرمافزار

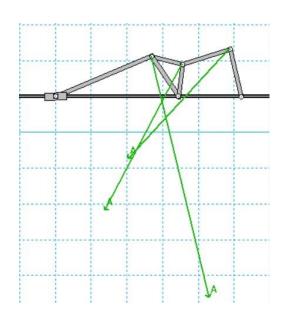
موقعیت مکانیزم:



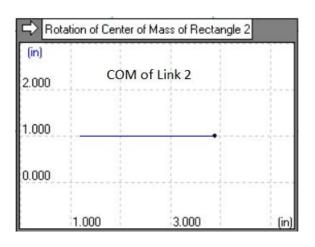
سرعت مكانيزم:

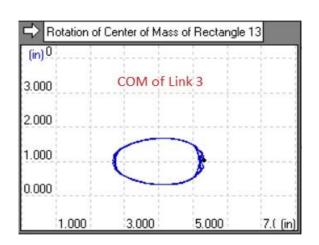


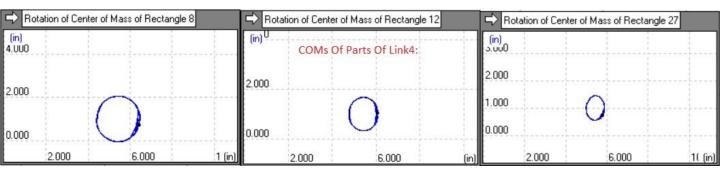
شتاب مكانيزم:

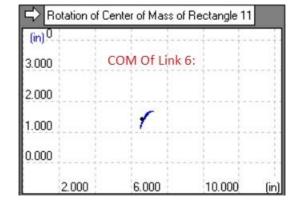


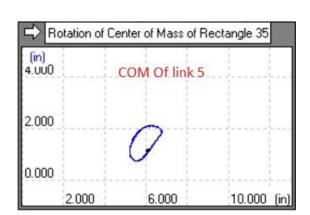
مسير طي شده توسط مركز جرم هر لينك:





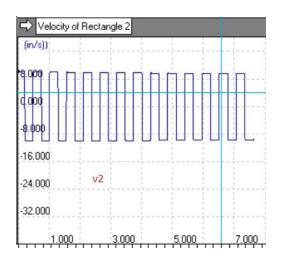


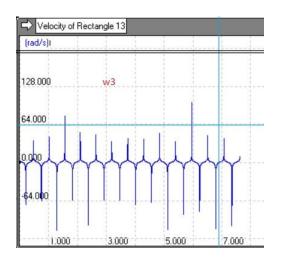


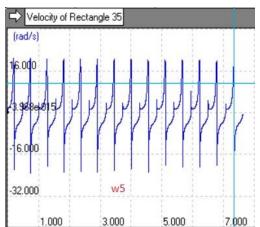


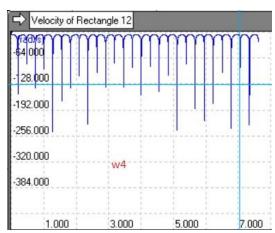
بی نظمی موجود در مسیر حرکت برخی لینکها به دلیل عدم توازن مکانیزم است که در بخش آخر مورد بحث قرار خواهد گرفت.

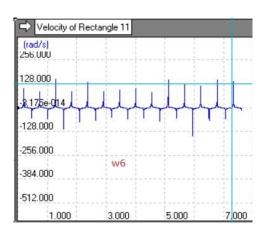
سرعت خطی لغزنده و سرعت دورانی لینکهای مختلف مکانیزم:



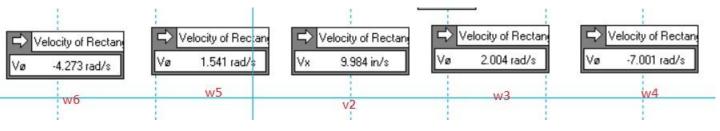




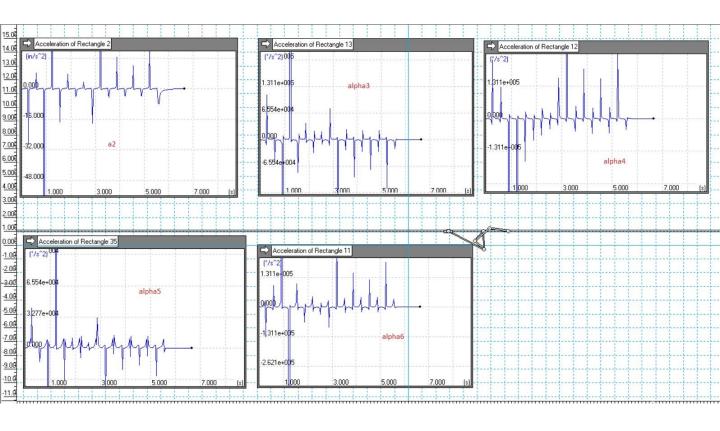




مقادیر سرعتها در موقعیت داده شده:

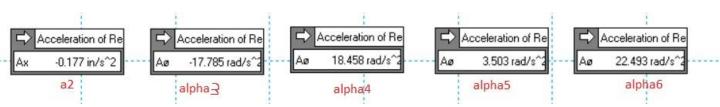


شتاب خطی لغزنده و شتاب دورانی لینکهای مختلف مکانیزم:



شتاب بی نهایتی که لغزنده می گیرد به دلیل تغییر جهت حرکت آن است که اصطلاحا گفته می شود جرک هنگام برگشت بی نهایت می شود.

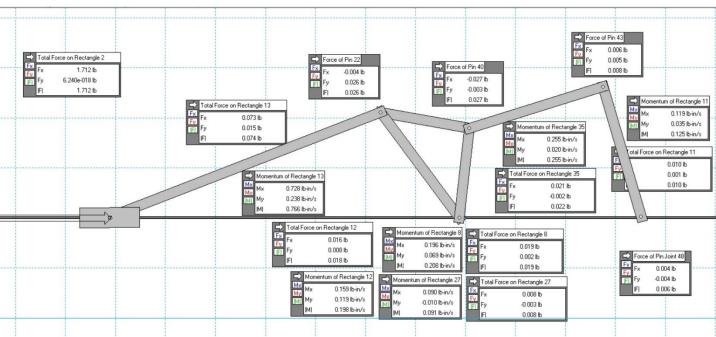
مقادیر شتابها در موقعیت داده شده:



۸-تحلیل دینامیکی نیروها با نرمافزار 4.000 3.000 2.000 1.831 lb Force of Pin 43 0.970 lb Force of Pin 22 0.489 lb rce of Pin 40 2.143 lb 1.086 lb 7.987e-016 lb 2.508 lb -0.788 Њ 2.513 lb ntum of Rectangle 11 Total Force on Rectangle 13 3 732 lb-in/s 8.848 lb 1.182 lb-in/s 2 999 lb 3.915 lb-in/s 9.342 lb 7.919 lb-in/s 0.855 lb-in/s otal Force on Rectangle 11 7 965 lb-in/s 0.454 lb 1.547 lb 22.016 lb-in/s 0.300 lb 7.672 lb-in/s 3.159 lb 23.315 lb-in/s 1.928 lb 5.984 lb-in/s Му 2.334 lb-in/s 0.895 lb 6.423 lb-in/s 2.557 lb 0.509 lb Mx Mx 2 791 lbin/s -0.035 lb Total Force on Rectangle 27 4.789 lb-in/s 1.110 lb 3.829 lb-in/s -0.218 lb-in/s -0.103 lb 2.800 lb-in/s پس از ده برابر کردن جرم لینکها: Force of Pin 43 0.964 lb Force of Pin 22 0.492 lb Force of Pin 40 1.082 lb -4.099 lb 2.505 lb -0.774 lb Momentum of Rectangle 11 Total Force on Rectangle 13 14.727 lb-in/s Momentum of Rectangle 35 8.863 lb 4.690 lb-in/s 2.972 lb 15.456 lb-in/s 9.348 lb 31.240 lb-in/s 3.439 lb-in/s otal Force on Rectangle 11 1.474 lb Total Force on Rectangle 35 0.447 lb Momentum of Rectangle 13 Mx My IMI 1.540 lb 3 135 lb Mx 86.682 lb-in/s 0.283 lb My 30.345 lb-in/s 3148 lb 91.840 lb-in/s | Total Force on Rectangle 12 | Fx | Fx | 1.933 | b | Fy | 1.483 | b | Total Force on Rectangle 8 23.574 lb-in/s 2.396 lb 9.261 lb-in/s 0.880 lb Force of Pin Joint 48 2.437 lb 2.553 lb 0.510 lb entum of Rectangle 12 -0.045 lb Mx My 18.847 lb-in/s 0.512 lb 11.009 lb-in/s 1.107 lb 15.143 lb-in/s -0.834 lb-in/s -0.109 lb 24.177 lb-in/s 11.040 lb-in/s 1.113 lb

مشاهده می شود پس از ده برابر کردن جرم لینکها تغییر محسوسی در نیروهای تکیه گاهی رخ نمی دهد اما نیروهای اینرسی افزایش پیدا می کنند

ده برابر کردن جرم لغزنده:



از آنجایی که شتاب لغزنده صفر است بنابراین تغییر جرم آن تاثیری در نیروهای وارد بر آن نحواهد داشت و در نتجیه نیروهای تکیهگاهی تغییر جندانی نخواهند کرد اما این تغییر جرم بر سایر نیروها اثرگذار است به طوریکه از مقایسهٔ نتیجهٔ سه عکس موجود می توان به این اثر پی برد.

9-تحلیل با در نظر گرفتن اصطکاک با توجه به جنس آهن،ضریب اصطکاک جنبشی را 3.0 و ضریب اصطکاک ایستایی را 4.0 در نظر میگیریم.

