

در فصل قبل توضیح دادیم که تمام نیروهای وارد بر یک ماشین به جز نیروهای ناشی از شتاب، به صورت نیروهای استاتیکی در نظر گرفته می‌شوند. به علاوه دیدیم که چگونه نیروهای استاتیکی به وسیله میله‌های یک مکانیسم منتقل می‌شوند.

نیروهای ناشی از شتاب و نیروهای ماند (اینرسی) یا نیروهای دینامیکی نامند. به منظور تحلیل نیروهای ماند، آگاهی از شتابها ضروری است. به همین خاطر است که تحلیل شتاب مکانیسمها در فصل قبل به تفصیل مورد بررسی قرار گرفت. به طور کلی میله‌های یک مکانیسم در معرض هردو نیروی استاتیکی و ماند قرار می‌گیرند. در ماشینهای با سرعت بالا، شتابها و نیروهای ماند ناشی از آنها ممکن است نسبت به نیروهای استاتیکی انجام‌دهنده کار مفید خیلی بزرگ باشند. برای مثال در یک موتور رفت و برگشتی مانند موتور اتومبیل، در سرعتهای بالا ممکن است نیروهای ماند از نیروهای وارد به وسیله فشارگاز روی پیستون بزرگتر باشند. در یک توربین گازی نیروهای ماند ناشی از کمی نامتوازن بودن روتور، ممکن است روی پاناقانها نیروهایی بسیار بزرگتر از نیروی وزن روتور اعمال کنند. در چنین حالتهایی نیروهای ماند باید در طراحی ماشین در نظر گرفته شوند. در ماشینهای با سرعت پایین می‌توان از نیروهای ماند صرف‌نظر کرد.

در این فصل چگونگی انتقال نیروهای ماند همراه با نیروهای استاتیکی در میله‌های یک مکانیسم و اثرات آنها را روی قباب مطالعه می‌کنیم. این گونه تحلیل مرکب نیرو را تحلیل کامل نیرو می‌نامند.

۱۷

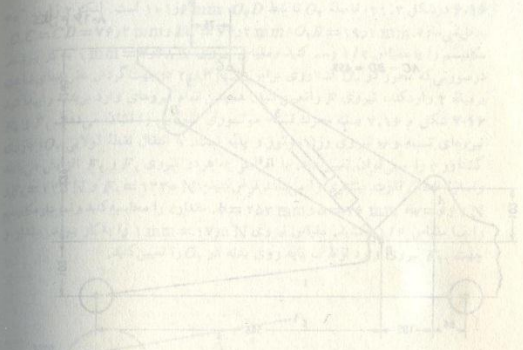
نیروهای ماند در ماشینها

۱۰۱۷ مقدمه

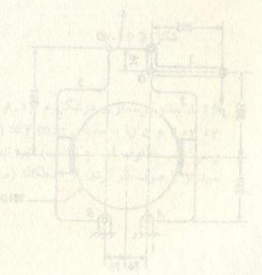
در فصل قبل توضیح دادیم که تمام نیروهای وارد بر یک ماشین به جز نیروهای ناشی از شتاب، به صورت نیروهای استاتیکی در نظر گرفته می‌شوند. به علاوه دیدیم که چگونه نیروهای استاتیکی به وسیله میله‌های یک مکانیسم منتقل می‌شوند.

نیروهای ناشی از شتاب و نیروهای ماند (اینرسی) یا نیروهای دینامیکی نامند. به منظور تحلیل نیروهای ماند، آگاهی از شتابها ضروری است. به همین خاطر است که تحلیل شتاب مکانیسمها در فصل قبل به تفصیل مورد بررسی قرار گرفت. به طور کلی میله‌های یک مکانیسم در معرض هردو نیروی استاتیکی و ماند قرار می‌گیرند. در ماشینهای با سرعت بالا، شتابها و نیروهای ماند ناشی از آنها ممکن است نسبت به نیروهای استاتیکی انجام‌دهنده کار مفید خیلی بزرگ باشند. برای مثال در یک موتور رفت و برگشتی مانند موتور اتومبیل، در سرعتهای بالا ممکن است نیروهای ماند از نیروهای وارد به وسیله فشارگاز روی پیستون بزرگتر باشند. در یک توربین گازی نیروهای ماند ناشی از کمی نامتوازن بودن روتور، ممکن است روی پاناقانها نیروهایی بسیار بزرگتر از نیروی وزن روتور اعمال کنند. در چنین حالتهایی نیروهای ماند باید در طراحی ماشین در نظر گرفته شوند. در ماشینهای با سرعت پایین می‌توان از نیروهای ماند صرف‌نظر کرد.

در این فصل چگونگی انتقال نیروهای ماند همراه با نیروهای استاتیکی در میله‌های یک مکانیسم و اثرات آنها را روی قباب مطالعه می‌کنیم. این گونه تحلیل مرکب نیرو را تحلیل کامل نیرو می‌نامند.



در این فصل چگونگی انتقال نیروهای ماند همراه با نیروهای استاتیکی در میله‌های یک مکانیسم و اثرات آنها را روی قباب مطالعه می‌کنیم. این گونه تحلیل مرکب نیرو را تحلیل کامل نیرو می‌نامند.



در این فصل چگونگی انتقال نیروهای ماند همراه با نیروهای استاتیکی در میله‌های یک مکانیسم و اثرات آنها را روی قباب مطالعه می‌کنیم. این گونه تحلیل مرکب نیرو را تحلیل کامل نیرو می‌نامند.

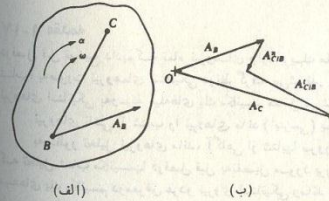
۲.۱۷ معادله‌های حرکت

اگر شتاب نقطه‌ای از یک جسم را بدانیم و سرعت زاویه‌ای ω و شتاب α برای جسم معلوم باشد. آنگاه شتاب هر نقطه دیگر از جسم را می‌توان یافت. مثلاً در شکل ۱.۱۷ الف، فرض کنید A_B شتاب نقطه B معلوم است. آنگاه A_C شتاب هر نقطه C چنین است:

$$A_C = A_B \rightarrow A_{C|B}^0 \rightarrow A_{C|B}^1 \quad (1.17)$$

که مقدار $A_{C|B}^0$ برابر $\omega^2(BC)$ و مقدار $A_{C|B}^1$ مساوی $\alpha(BC)$ است. پاسخ A_C در شکل ۱.۱۷ ب نشان داده شده است.

تغییر مکان جسم را می‌توان به صورت تغییر مکان نقطه‌ای از آن به علاوه تغییر مکان زاویه‌ای جسم حول همین نقطه در نظر گرفت. همین مفهوم برای سرعت یک جسم نیز صادق است. به همین ترتیب شتاب یک جسم را می‌توان به صورت شتاب خطی نقطه‌ای از جسم به علاوه شتاب زاویه‌ای جسم حول همین نقطه در نظر گرفت. انتخاب این نقطه به عنوان مرکز جرم مناسب است.

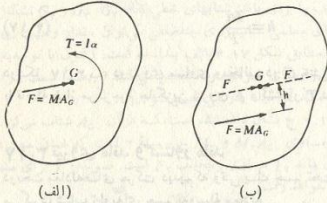


شکل ۱.۱۷



شکل ۲.۱۷

شکل ۲.۱۷ را در نظر بگیرید. G را مرکز جرم جسم و A_C را شتاب همین نقطه فرض کنید. همچنین فرض کنید مقدار α شتاب زاویه‌ای جسم معلوم و درجهت نشان داده شده باشد. می‌خواهیم نیرو، گشتاور یا نیرو و گشتاور لازم برای ایجاد A_C و α را بیابیم. این جسم مجدداً در شکل ۳.۱۷ الف نشان داده شده است. از علم مکانیک می‌دانیم



شکل ۳.۱۷

نیروی F که در G و در جهت A_C وارد شود، شتاب خطی زیر را ایجاد می‌کند:

$$F = MA_G \quad (2.17)$$

که M جرم جسم است. این، قانون نیوتن برای حرکت خطی است. به منظور ایجاد شتاب زاویه‌ای α ، گشتاور T باید در همان جهت α روی جسم وارد شود

$$T = I\alpha \quad (3.17)$$

در اینجا گشتاور ماند جرمی حول یک محور گذرنده از G و عمود بر صفحه دوران است. این محور بر صفحه کاغذ عمود است. معادله دوم، معادله نیوتن برای حرکت زاویه‌ای است. به طور کلی جسمی که حرکت صفحه‌ای دارد، ممکن است در معرض بیش از یک نیرو و گشتاور قرار گیرد. آنگاه در شکل ۳.۱۷ الف، F برآیند تمامی نیروهای وارد و T برآیند تمامی گشتاورهای اعمال شده بر جسم است. از این رو F نیروی برآیند و T گشتاور برآیند نامیده می‌شود.

در مکانیک و اژه‌های گشتاور، لنگر و گشتاور پیچشی اغلب به صورت مترادف به کار می‌روند. یک اصل مکانیک این است که یک نیرو می‌تواند جایگزین یک نیرو و گشتاور شود. جسم شکل ۳.۱۷ الف مجدداً در شکل ۳.۱۷ ب نشان داده شده است، که در آن سه نیروی نشان داده شده از نظر مقدار مساویند. نیروی تصویر شده با خط چین که به طرف بالا و سمت راست وارد می‌شود، کار نیروی F در شکل ۳.۱۷ الف را انجام می‌دهد. نیروی خط چین که به طرف پایین سمت چپ اعمال می‌شود همراه با نیروی F نشان داده شده با خط

بر، گشتاور Fh را به وجود می آورند. که باید از نظر مقدار و جهت مساوی T در شکل ۳.۱۷ الف باشد. از این رو

$$Fh = T = I\alpha$$

یا

$$h = \frac{I\alpha}{F} \quad (۴.۱۷)$$

در شکل ۳.۱۷ ب، دو نیروی مساوی و مخالف در G خنثی می شوند و بنابراین نیروی F با فاصله h از مرکز جرم جایگزین نیروی F و گشتاور T در شکل ۳.۱۷ الف می شود.

۳.۱۷ نیروی ماند و گشتاور ماند

در بحث معادله های حرکت دینامیک که وقتی یک جسم تحت تأثیر سیستمی از نیروها قرار می گیرد، شتاب زاویه ای جسم به وسیله معادله

$$F = M A_G \quad (۵.۱۷)$$

داده می شود که F نیروی برآیند است. همچنین وقتی یک جسم تحت تأثیر سیستمی از گشتاورها قرار می گیرد، شتاب زاویه ای جسم به وسیله معادله

$$T = I\alpha \quad (۶.۱۷)$$

داده می شود. که T گشتاور برآیند است.

نیروی ماند به صورت مخالف نیروی برآیند و گشتاور ماند به صورت مخالف گشتاور برآیند تعریف می شود. همزمان با وارد شدن نیروی برآیند روی جسم، اگر فرض کنیم نیروی ماند با همان مقدار و جهت مخالف وارد می شود، آنگاه شتاب زاویه ای مرکز جرم صفر خواهد بود. همچنین همزمان با وارد شدن گشتاور برآیند روی جسم اگر فرض کنیم گشتاور ماند با همان مقدار و جهت مخالف وارد می شود، آنگاه شتاب زاویه ای جسم صفر خواهد بود. بنابراین با افزودن نیرو و گشتاور ماند که تحت اثر نیرو و گشتاور برآیند به یک جسم وارد می شوند، جسم به حال تعادل درمی آید. این فرضیه اصل دالامبر نامیده می شود و ما را در جهت حل مسائل دینامیک به صورت مسائل استاتیکی یاری می کند.

۱. D'Alembert's principle

۳.۱۷ نیروهای ماند روی یک چهارمیله ای

به عنوان یک مثال برای نشان دادن نیروهای ماند وارد بزرگ مکانیسم، فرض کنید چهار میله ای شکل ۴.۱۷ الف دارای سرعت زاویه ای ثابت ω باشد. نقاط G_1 و G_2 و G_3 و G_4 مراکز جرم میله های ۳، ۲ و ۱ و ۴ را مشخص می کنند. در تحلیل خود، گشتاوری را تعیین خواهیم کرد که باید معادل در نقطه O روی لینک ۲ اعمال کند تا حرکت مطلوب حاصل شود. باید چند ضلعی شتاب را برای یافتن شتابهای خطی نقاط G_1 ، G_2 و G_3 تشکیل داد.

از مقدار و جهت مؤلفه های مماسی شتاب روی چند ضلعی می توان مقدار و جهت a_{G_1} و a_{G_2} را تعیین کرد. جهت آنها مطابق شکل ۴.۱۷ الف پیدا شده است. اکنون با توجه به شکل ۴.۱۷ الف، جهت شتاب زاویه ای هر میله را مشخص می کنیم تا بعداً سمت و راستای گشتاور برآیند و گشتاور ماند آن میل به بدستی تعیین شوند.

میله ۲ در شکل ۴.۱۷ ح نشان داده شده است، که در آن A_G شتاب مرکز جرم است. نیروی برآیند F_2 مساوی $M_2 A_G$ و $M_2 a_{G_2}$ جرم میله ۲ است که همان جهت و خط کردن نیروی ماند به کار خواهد رفت.

در شکل ۴.۱۷ د، میله ۳ با A_G ، شتاب مرکز جرم G_3 ، نشان داده شده است. نیروی برآیند F_3 مساوی $M_3 A_G$ است و $M_3 a_{G_3}$ جرم میله ۳، همان جهت و خط اثر A_G را دارد.

برای ایجاد a_{G_1} باید یک گشتاور برآیند T_1 مساوی $I_1 a_{G_1}$ و با همان جهت a_{G_1} وجود داشته باشد. که در آن I_1 گشتاور ماند جرمی میله ۱ حول یک محور عمود بر کاغذ و گذرنده از G_1 است. گشتاور ماند T_1 مساوی و مخالف I_1 نشان داده شده است. ملاحظه می کنیم که I_1 برای مشخص کردن گشتاور ماند به کار رفته است.

میله ۳ مجدداً در شکل ۴.۱۷ ه نشان داده شده و مطابق شکل، نیروی F_3 جایگزین شده است. نیروی ماند F_3 و گشتاور ماند T_3 شده است. مقدار و جهت F_3 باید مطابق شکل ۴.۱۷ د باشد، اما خط اثر به مقدار h_3 از G_3 تغییر مکان داده است به طوری که:

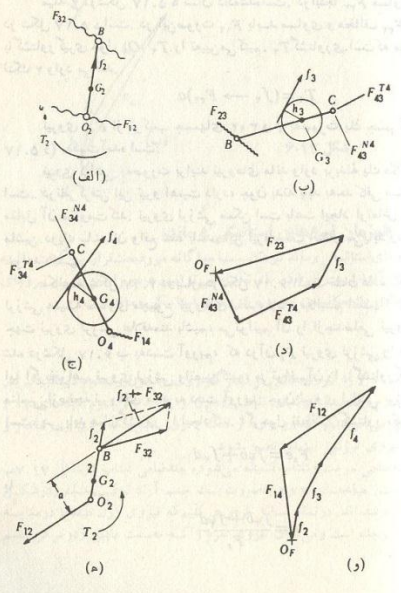
$$F_3 h_3 = T_3 \quad \text{یا} \quad h_3 = \frac{T_3}{F_3} = \frac{I_3 a_{G_3}}{M_3 A_G}$$

در شکل ۴.۱۷ ه، F_3 را به سهولت می توان با رسم دایره ای به شعاع h_3 و به مرکز G_3 تعیین کرد. ملاحظه می کنیم که F_3 به جای مماس بر طرف راست مماس بر طرف چپ دایره رسم شده است، چون F_3 باید گشتاوری با همان جهت T_3 حول G_3 ایجاد کند.

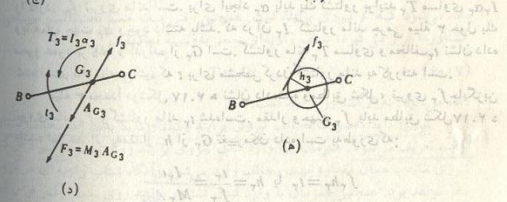
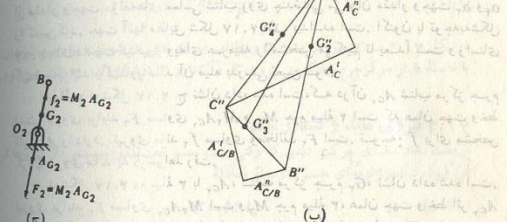
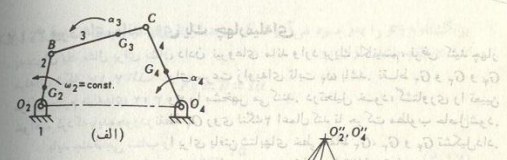
میله ۴ در شکل ۴.۱۷ و نشان داده شده است که در آن F_4 نیروی ماند مساوی و مخالف F_4 است. T_4 گشتاور برآیند مساوی $I_4 a_{G_4}$ است و F_4 گشتاور ماند جرمی میله ۴ حول محور عمود بر صفحه کاغذ و گذرنده از G_4 است. گشتاور ماند T_4 مساوی و مخالف T_4 است. میله ۲ مجدداً در شکل ۴.۱۷ ز نشان داده شده است که در آن، نیروی F_2 جایگزین نیروی ماند F_2 و گشتاور ماند T_2 شده است. چون F_2 باید مساوی T_2 باشد، پس:

$$h_f = \frac{I_f \alpha_f}{M_f A_{G_f}}$$

اکنون نیروهای وارد بر هر مفصل و کشتاوری که محور G_f برای ایجاد حرکت مورد نظر در O_f روی لنک f وارد می‌کند، را می‌یابیم. نمودارهای جسم آزاد میله‌های ۲، ۳ و ۴ در شکل‌های ۵.۱۷ تا ۵.۱۹ نشان داده شده است. نیروهای ماند به‌عنوان نیروهای خارجی معلوم در نظر گرفته شده‌اند و هر میله تحت کشش نیروهای ماند و واکنشهای



شکل ۵.۱۷



شکل ۵.۱۸

شکل ۵.۱۹

شکل ۵.۲۰

مجهول در حال تعادل است. در این صورت تعیین این واکنشها همانند تحلیل استاتیکی بیان شده در فصل شانزدهم خواهد بود. (توصیه می شود دانشجو این فصل را مرور کند.)
 از میله ۴ آغاز می کنیم و حول نقطه O_4 گشتاور می گیریم و F_{23} را تعیین می کنیم. آنگاه روی میله ۳، F_{23} مساوی و مخالف جهت F_{32} خواهد بود. برای تعادل میله ۳، مجموع گشتاورها حول نقطه B باید صفر باشد. بدین ترتیب F_{32} تعیین می شود. چندی بعد نیرو برای میله ۲ در شکل ۵.۱۷ د نشان داده شده و سپس به منظور تعیین F_{23} دوباره رسم شده است.

میله ۲ در شکل ۵.۱۷ نشان داده شده است. در اینجا F_{23} مساوی و مخالف F_{32} در شکل ۵.۱۷ د است. در این صورت F_{23} باید مساوی و مخالف $F_{32} \rightarrow f_3$ باشد. با گشتاور گیری حول O_4 ، T_4 را تعیین می کنیم. T_4 گشتاوری است که محور در O_4 روی لنگ ۲ وارد می کند.

$$T_4 = (f_3 \rightarrow F_{32})a$$

نیروی F_{23} از ترکیب جسمهای ۲، ۳ و ۴ به صورت یک جسم آزاد واحد (شکل ۵.۱۷ د) به دست آمده است.

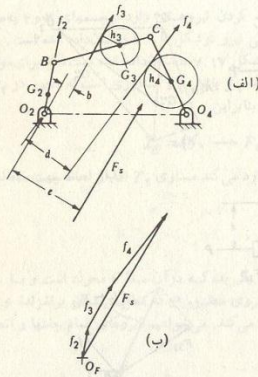
نیروی لرزشی به صورت برابری نیروهای ماند وارد بر بدنه یک مکانیسم تعریف شده است. در نظر گرفتن این نیرو اهمیت دارد، چون بدنه باید به حد کافی مستحکم باشد تا در مقابل آن مقاومت کند. نیروی لرزشی ممکن است باعث ایجاد ارتعاش در بدنه شود و اگر ماشین در یک ساختمان واقع شده باشد، این نیرو به کف انتقال می یابد و اثرات آزار دهنده خواهد داشت.

مکانیسم شکل ۴.۱۷ دوباره در شکل ۶.۱۷ الف نشان داده شده است. نیروی لرزشی همیشه مساوی مجموع نیروهای ماند وارد بر مکانیسم است. اگر فقط به مقدار و جهت نیروی لرزشی علاقه مند باشیم، می توانیم آن را از چند ضلعی نیروهای نشان داده شده در شکل ۶.۱۷ ب به دست آوریم، که در آن F_2 نیروی لرزشی را مشخص می سازد. اما اگر بخواهیم نیروی لرزشی را تعیین کنیم، می توانیم آن را با گشتاور گیری حول هر نقطه مناسبی از صفحه نیروهای ماند به دست آوریم. چون نیروی لرزشی برابری نیروهای ماند است، پس باید همان گشتاور را ایجاد کند. اگر حول نقطه O_4 گشتاور بگیریم، آنگاه:

$$F_2 e = f_3 b + f_4 d$$

یا

$$e = \frac{f_3 b + f_4 d}{F_2}$$



شکل ۶.۱۷

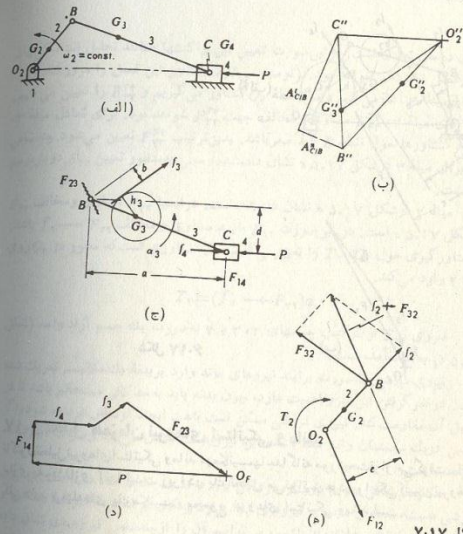
۵.۱۷ تحلیل همزمان نیروهای استاتیکی و ماند

تاکنون تحلیل نیروهای استاتیکی و ماند در مکانیسمها جدا گانه مورد بحث قرار می گرفت. البته نیازی به جداسازی آنها نیست زیرا در یک تحلیل می توانیم هر دو را یکی کنیم. نیروهای کلی وارد بر میله های یک مکانیسم، مجموع نیروهای استاتیکی و ماند است.

تکنیکم لغزنده-لنگ

در شکل ۷.۱۷ الف، P را نیروی ناشی از فشار گاز روی پیستون و معلوم در نظر بگیرید. همچنین b را معلوم و ثابت فرض کنید. نقاط G_1 ، G_2 و G_3 مراکز جرم میله های ۲، ۳ و ۴ اند. فرض کنید می خواهیم گشتاور وارد از لنگ ۲ روی میل لنگ را بیابیم. مقدار و جهت و موقعیت نیروی لرزشی نیز باید تعیین شود.

در ابتدا چند ضلعی سرعت و شتاب کشیده می شود، چند ضلعی شتاب در شکل ۷.۱۷ ب نشان داده شده است. میله های ۳ و ۴ به صورت یک جسم آزاد ترکیب شده و در شکل ۷.۱۷ ج نشان داده شده اند. در تمام مسائل فرض می کنیم که نیروی وزن میله ها در مقایسه با نیروهای ماند کوچک است و می توان نیروی جرم را که به سمت پایین و در مرکز جسم



شکل ۷.۱۷

اعمال می شود نادیده گرفت. مگر آنکه خلاف این مطلب تصریح شود. نیروی ماند F_1 بازوی گشتاور آن نسبت به G_2 و نیروی ماند F_2 مشابه مثال پیش تعیین می شود. مجهولهای مسئله عبارتند از مقدار و جهت F_{23} و مقدار F_{14} . با گشتاور گیری حول B ، مقدار F_{23} به شرح زیر تعیین می شود:

$$F_{14}a + f_2b + f_4d - Pd = 0$$

$$F_{23} = \frac{Pd - f_2b - f_4d}{a}$$

آنگاه نیروی F_{23} را می توان با جمع کردن نیروهای وارد بر جسمهای ۳ و ۴ به صورت یک جسم آزاد به دست آورد. چندضلعی نیرو در شکل ۷.۱۷ د نشان داده شده است. نمودار جسم آزاد میله ۲ در شکل ۷.۱۷ ه نشان داده شده است، که برای موازنه، F_{14} باید مساوی و مخالف F_{23} باشد. f_2 باشد. T_2 گشتاوری است که محور در O_2 باید برای تعادل روی لنک ۲ وارد کند. بنابراین

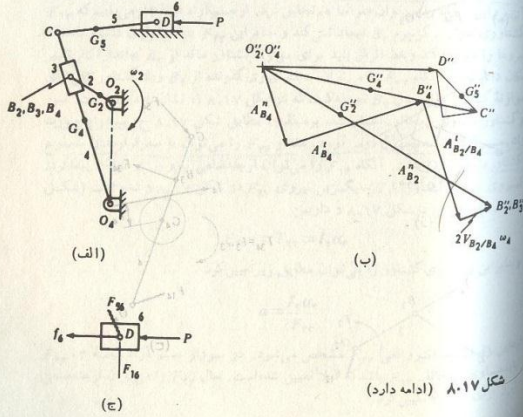
$$T_2 = (f_2 \rightarrow F_{23})e$$

گشتاوری که لنک روی میل لنک وارد می کند مساوی T_2 اما از لحاظ جهت مخالف آن است.

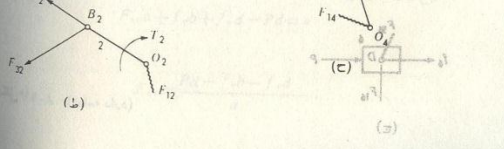
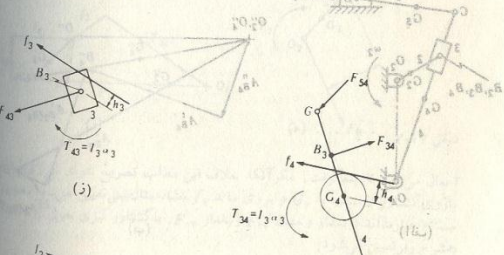
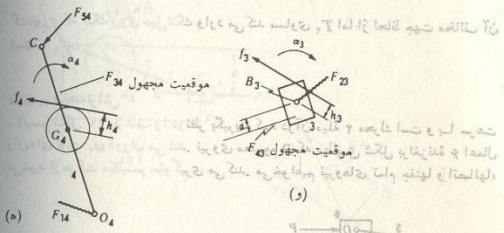
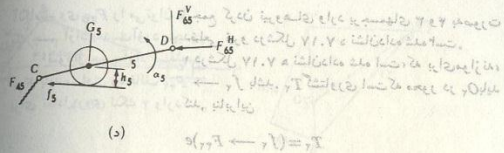
۴۳۴

مکانیسم صفحه تراش

مکانیسم شکل ۸.۱۷ الف را در نظر بگیرید، که در آن میله ۲ محرک است و با سرعت زاویه ای ثابت ω_2 دوران می کند. نیروی معلوم P که مطابق شکل بر لغزنده اعمال می شود از حرکت مکانیسم جلوگیری می کند. می خواهیم نیروهای تمام جفتها و اتصالها،



شکل ۸.۱۷ (ادامه دارد)



وگشتاور ورودی اعمال شده از طرف محور دو O_p روی لنگ ۲ را بیابیم. فرض می‌شود که نیروی وزن قابل صرف نظر کردن باشد. چندضلعی شتاب در شکل ۸.۱۷ ب نشان داده شده است. در نتیجه قسمتهای شکل هرمیله به صورت مجزا نشان داده شده است و مقدار و جهت وموقعیت نیروهای ماند روی هرمیله مانند مثالهای قبل تعیین شده است. تحلیل نیرو از میله ۵ آغاز شده، که در شکل ۸.۱۷ ج نشان داده شده است. مجهولها عبارتند از مقدار $F_{۱۲}$ و مقدار و جهت $F_{۵۶}$ ، $F_{۶۵}$ مؤلفه افقی $F_{۵۶}$ است و مقدارش را می‌توان با جمع کردن نیروهای افقی روی میله ۵ به دست آورد.

در شکل ۸.۱۷ د، نیروی $F_{۲۳}$ مساوی ومخالف $F_{۳۲}$ است. اندازه $F_{۲۳}$ را می‌توان با جمع کردن گشتاورها حول نقطه C یافت: آنگاه از چندضلعی نیروی میله ۵، مقدار و جهت $F_{۲۳}$ به دست می‌آید. در شکل ۸.۱۷ ه، $F_{۲۳}$ معلوم مساوی ومخالف $F_{۳۲}$ است. در شکل ۸.۱۷ و، چهار مجهول وجود دارد، مقدار و جهت $F_{۱۲}$ و مقدار وموقعیت $F_{۳۳}$. چون فقط سه معادله تعادل موجود است، پس نمی‌توان این نیروها را با در نظر گرفتن میله به صورت مجزا تعیین کرد. اگر میله ۳ نشان داده شده در شکل ۸.۱۷ د را در نظر بگیریم، ملاحظه می‌کنیم که در اینجا نیز چهار مجهول وجود دارد. مقدار و جهت $F_{۲۳}$ و مقدار وموقعیت $F_{۳۳}$ که عمود بر میله ۳ است. اما برای ترکیب میله‌های ۳ و ۴ فقط شش مجهول داریم و این نیروها را می‌توان همراه با هم تحلیل کرد. از جسم آزاد میله ۳ درمی‌یابیم که گشتاوری حول مرکز جرم B_3 ایجاد نمی‌کند و بنابراین $F_{۳۳}$ باید مقداری داشته باشد که نیروها را موازنه کند و خط اثرش باید برای موازنه گشتاور ماند از B_3 به اندازه کافی تغییر مکان داده شود. آنگاه $F_{۳۳}$ را می‌توان به یک نیروی گذرنده از B_3 و یک گشتاور کافی برای موازنه گشتاور ماند حول B_3 تجزیه کرد، که در شکل ۸.۱۷ ز، نشان داده شده است. نیرو و گشتاور مساوی ومخالف اعمال شده بر میله ۴، مطابق شکل ۸.۱۷ ح، میله را به صورت یک جسم آزاد با سه مجهول درمی‌آورد. مقدار $F_{۳۳}$ را می‌توان با صرف قرار دادن مجموع گشتاورها حول O_4 یافت. آنگاه $F_{۳۳}$ را می‌توان از چندضلعی نیرو برای میله ۴ پیدا کرد. نیروی $F_{۳۳}$ و گشتاور $T_{۳۳}$ جایگزین نیروی $F_{۳۳}$ در شکل ۸.۱۷ د شده است (شکل ۸.۱۷ د) بنابراین در شکل ۸.۱۷ د داریم:

$$F_{۳۳} a = T_{۳۳} = I_۳ \alpha_۳$$

و بنابراین a با زوی گشتاور را می‌توان مطابق زیر تعیین کرد

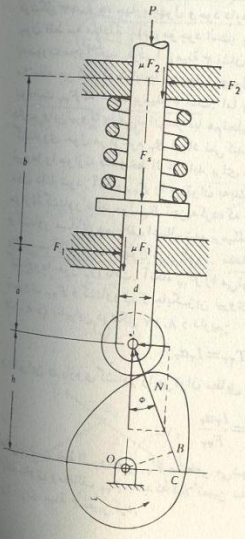
$$a = \frac{I_۳ \alpha_۳}{F_{۳۳}}$$

به این ترتیب خط اثر واقعی $F_{۳۳}$ مشخص می‌شود. در نمودار جسم آزاد میله ۳، $F_{۳۳}$ باید مساوی ومخالف $F_{۳۳}$ باشد که قبلاً تعیین شده است. حال $F_{۳۳}$ را می‌توان از چندضلعی نیرو برای میله ۳ تعیین کرد.

نمودار جسم آزاد میله ۲ در شکل ۸.۱۷ ط نشان داده شده است. $F_{۳۳}$ مساوی و مخالف $F_{۲۲}$ است و $F_{۲۲}$ برای میله ۲ را می توان از چندین می نیرو تعیین کرد. سرانجام با جمع کردن گشتاورها حول نقطه O_p گشتاور T_p را که در نقطه O_p از محور بر لنگ ۲ وارد می شود می توان یافت.

مکانیسم بادامک

در سرعت زیاد، نیروی تماسی بین پیرو و بادامک ممکن است زیاد شود و سایش جدی به وجود آورد. نمونه یک بادامک تخت با پیرو رفت و برگشتی شعاعی در شکل ۹.۱۷ نشان داده



شکل ۹.۱۷

عده است. نیروهای مختلف به شرح زیرند.
 $P =$ نیروی وارد بر پیرو به وسیله جسم بالای آن (نشان داده نشده است) که پیرو آن را فعال می سازد.
 $f =$ نیروی ماند پیرو
 $W =$ نیروی وزن روی پیرو
 $F_۲ =$ نیرویی که فتر بر پیرو وارد می کند.
 $F_۱$ و $F_۲ =$ نیروهای قائمی که بدنه بر پیرو وارد می کند
 $N =$ نیروهای قائمی که بادامک بر پیرو وارد می کند
 $\alpha =$ قسمت معانی پیرو
 $b =$ فاصله بین سطوح یاتاقانها (برای یک تک یاتاقان، b برابر طول یاتاقان است).
 $d =$ قطرساق پیرو
 $\phi =$ زاویه فشار

$\mu =$ ضریب اصطکاک بین پیرو و راهنمای آن
 نیروهای P, f, W و $F_۱$ بر خط مرکز پیرو وارد می شوند. فرض کنید F مجموع آنها را مشخص می سازد. پس

$$F = P + f + W + F_۱ \quad (۷.۱۷)$$

با جمع کردن نیروهای قائم روی پیرو خواهیم داشت

$$N \cos \phi = F + \mu(F_۱ + F_۲) \quad (۸.۱۷)$$

در جهت افقی

$$F_۱ = F_۲ + N \sin \phi \quad (۹.۱۷)$$

با جمع کردن گشتاورها حول نقطه اعمال $F_۱$ خواهیم داشت

$$F_۲(b - \mu d) = Na \sin \phi + \frac{d}{r}(F - N \cos \phi) \quad (۱۰.۱۷)$$

با حذف $F_۱$ و $F_۲$ از معادله آخر، نتیجه می شود که

$$N = \frac{Fb}{b \cos \phi - (\mu a + \mu b - \mu^2 d) \sin \phi} \quad (۱۱.۱۷)$$

این معادله نیروی قائم وارد بر بادامک را برای هر موقعیت بادامک که در آن سرعت پیرو به طرف بالا باشد، به ما می دهد. ملاحظه می شود که ϕ و F با موقعیت زاویه ای بادامک تغییر می کنند. نیروهای اصطکاکی با بزرگ شدن زاویه فشار اثر قابل توجهی روی N

دارند. وقتی معارج معادله (۱۱.۱۷) صفر شود N ، به بینهایت میل خواهد کرد. از این رو مقدار حدی ϕ به شرح زیر یافته می شود:

$$b \cos \phi_m - (\nu \mu a + \mu b - \mu' d) \sin \phi_m = 0$$

یا

$$\tan \phi_m = \frac{b}{\mu(\nu a + b - \mu d)} \quad (12.17)$$

نیروی ماند به جرم و شتاب نیرو بستگی دارد و با معکوس شدن جهت شتاب، جهت نیرو هم معکوس خواهد شد. نیروی فنری باید همیشه آن قدر باشد تا نیرو را در تماس با بادامک نگه دارد. اگر نیروی فنری کافی نباشد، پیرو در سرعتهای بالا از بادامک دور می شود. این کار را پمپ نامند و هنگام بازگشت، پیرو با بادامک برخورد می کند و بار ضربه ای به وجود می آید که ممکن است باعث ارتعاش شود. فنری باید آنقدر فشار داشته باشد که از تماس آن حتی در پایینترین موقعیت اطمینان حاصل شود. نیروی فنری معمولاً به وسیله یک فنر مارپیچی دارای سختی ثابت تأمین می شود. بنابراین نیروی فنر متناسب با تغییر مکان خواهد بود. برای طراحی فنری باید متعنی نیروی خارجی P به همراه W نیروی وزن پیرو و f نیروی ماند بر حسب موقعیت بادامک رسم شود. با استفاده از این متعنی می توان نیروی فنر را در موقعیتهای بحرانی تعیین کرد.

گشتاور لازم T برای به حرکت درآوردن بادامک را می توان با در نظر گرفتن شکل ۹.۱۷ به دست آورد؛ بنابراین

$$T = N(OB) \quad (13.17)$$

چون نقطه C مرکز آبی دوران است، پس سرعت پیرو

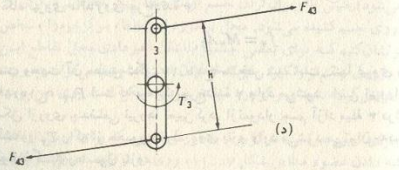
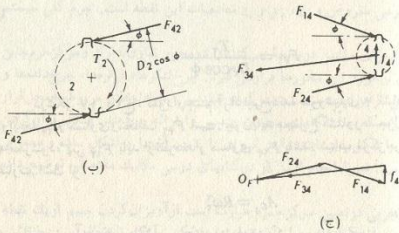
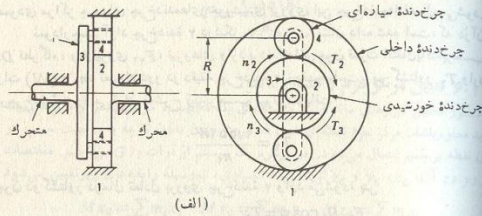
$$V = (OC)\omega \quad (14.17)$$

معادله های (۱۱.۱۷) تا (۱۴.۱۷) برای بادامک با پیرو خارج از مرکز نیز معتبرند. می توان دید که معادله های (۱۱.۱۷)، (۱۳.۱۷) و (۱۴.۱۷)، در صورت نادیده گرفتن اصطکاک بین پیرو و بادامک، برای بادامک با پیرو زفت و برگشتی سرخست نیز اعتبار دارند.

زنجیر چرخ دنده خورشیدی

یافتن نیروهای دندانه روی قسمتهای مختلف زنجیر چرخ دنده خورشیدی شکل ۱۰.۱۷ الف مورد نظر است. چرخ دنده ۲ محرک است و با سرعت $n_2 \pi / \text{min}$ در جهت گردش عقربه های ساعت دوران می کند و T_2 گشتاور محرک در محور چرخ دنده ۲ است. بازو (میله)

۳ عضو متحرک است و با سرعت $n_3 \pi / \text{min}$ دوران می کند. T_3 گشتاور مقاومی است که در محور متحرک (میله ۳) وجود دارد. در اینجا از چرخ دنده های ساده با دندانه آینولوت با زاویه فشار ϕ استفاده می شود.



شکل ۱۰.۱۷

نمودار جسم آزاد هریک از میله‌های نشان داده شده ۳ و ۴ در شکل، کسکی برای تعیین نیروهای لازم موازنه استاتیکی است. چون شتاب مرکزجرمهای این اعضا صغیر است نیروهای مانده میله‌های ۱ و ۲ نیز صغیر خواهد بود. چون زنجیر با سرعت زاویه‌ای ثابت کار می‌کند، گشتاورهای مانده نیز صغیرند. اما نیروهای مانده ناشی از شتاب عمودی مراکز جرمهای چرخ‌دنده‌های خورشیدی بر روی این چرخ‌دنده‌ها اعمال می‌شود. نمودار جسم آزاد چرخ‌دنده ۲ در شکل ۱۰-۱۷ ب نشان داده شده است، که در آن D_2 قطر گام، ω_2 و ω_1 و F_{21} نیروهای وارد بردنداند. چون قدرت انتقال یافته بر حسب وات (W) و n_2 تعداد دور در دقیقه چرخ‌دنده ۲ معلوم است، پس گشتاور T_2 وارد بر چرخ‌دنده ۲ را می‌توان به شرح زیر بر حسب نیوتن‌متر یافت:

$$T_2 = \frac{95551W}{n_2}$$

چون دو گشتاور در حال تعادل بر روی چرخ‌دنده ۲ وارد می‌شود، پس

$$F_{21} D_2 \cos \phi = T_2$$

یا

$$F_{21} = \frac{T_2}{D_2 \cos \phi}$$

در شکل ۱۰-۱۷ ج، نمودار جسم آزاد چرخ‌دنده خورشیدی ۴ نشان داده شده است. در اینجا F_{43} مساوی و مخالف F_{21} است، چون باید مجموع گشتاورها حول مرکز چرخ‌دنده ۴ صغیر شود، پس F_{43} باید از نظر مقدار مساوی F_{21} باشد. شتاب مرکز جرم این چرخ‌دنده عبارت است از

$$A_{C_4} = R\omega_4^2$$

که به سرعت زاویه‌ای میله ۳ و R فاصله نشان داده شده در شکل ۱۰-۱۷ الف است. آنگاه نیروی ماند روی چرخ‌دنده ۴

$$f_4 = M_4 A_{C_4}$$

است و جهت آن مطابق شکل ۱۰-۱۷ ج مشخص شده است. تنها نیروی مجهول در شکل ۱۰-۱۷ ج، F_{34} است که بر مرکز چرخ‌دنده ۴ وارد می‌شود. این نیرو را می‌توان مطابق شکل از روی چندضلعی نیروها تعیین کرد. از نمودار جسم آزاد میله ۳ در شکل ۱۰-۱۷، گشتاور T_3 را که از محور محرک روی بازو وارد می‌شود می‌توان به دست آورد. برای موازنه گشتاورها حول بازو،

$$T_3 = F_{34} r$$

T_3 (N.m) را نیز می‌توان از قدرت انتقال یافته تعیین کرد و n_3 تعداد دور در دقیقه بازو به شرح زیر تعیین می‌شود:

$$T_3 = \frac{95551W}{n_3}$$

۱۰-۱۷ تعیین مرکز جرم و گشتاور ماند

به منظور تحلیل نیروهای ماند وارد بر میله‌های یک مکانیسم، موقعیت مرکز جرم هر میله باید معلوم باشد. مرکز چرخ نقطه‌ای است که نیروی وزن بدون توجه به موقعیت جسم، در آن نقطه بر جسم اعمال می‌شود. مرکز جرم یک سیستم از ذرات را G می‌نامیم. مختصات x و y و z آن، x_C ، y_C و z_C از یک مبدأ اختیاری، به وسیله رابطه‌های زیر تعیین می‌شود

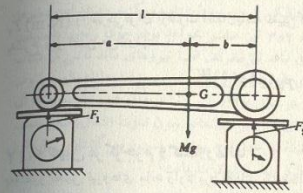
$$Mx_C = \sum m_i x_i \quad My_C = \sum m_i y_i \quad Mz_C = \sum m_i z_i$$

که m_i هر نقطه جرمی مفروض و x_i ، y_i و z_i مختصات این نقطه است. جرم کلی سیستم ذرات M است.

بسیاری از اجزای ماشین در صفحه حرکتشان دوجور تقارن دارند و مرکز جرم چنین جسمهایی در محل برخورد این محورها قرار می‌گیرد. چرخ‌لنگرها، قرقرها، چرخ‌دنده‌ها و لغزنده‌ها، مثالهایی از این نوع هستند. هندبوکهای مهندسی، معادله‌های مربوط به محل قرار گرفتن مرکز جرم اجسام با شکلهای معروف هندسی را ارائه می‌دهند. مکان قرار گرفتن مرکز جرم اجسام با شکل غیرعادی را می‌توان با تقسیم آنها به اشکال ساده و معمولی به سهولت پیدا کرد. شیوه انجام این کار در کتابهای درسی مکانیک مقدماتی توضیح داده شده است.

یک روش تجربی در تعیین مرکز جرم عبارت است از آویزان کردن جسم از یک نقطه به طوری که جسم بتواند آزادانه حول آن نقطه دوران کند. آنگاه از نقطه آویز خط قائمی روی جسم رسم می‌شود؛ سپس با آویزان کردن جسم از یک نقطه دیگر خط قائم دیگری از نقطه جدید آویز روی جسم کشیده می‌شود. محل برخورد این خطها، مرکز جرم را مشخص می‌کند. باید خاطر نشان کنیم که برای بعضی جسمها با اشکال غیرعادی محل تقاطع این خطوط ممکن است در روی جسم قرار نگیرد. این به خاطر آن است که جسم می‌تواند به صورت سیستمی از جرمها در نظر گرفته شود و مرکز جرم سیستم جرمها ممکن است روی این جرمها واقع نشود.

روش دیگر برای تعیین موقعیت مرکز جرم به صورت تجربی، که برای برخی از اعضا مناسب است، تکیه دادن عضو مطابق شکل ۱۰-۱۷، روی دو ترازوست. کل جرم عضو



شکل ۱۱-۱۷

موردنظر M است که بر مرکز جرم وارد می شود. قرائت ترازو برحسب کیلوگرم درشتاب نقل ضرب می شود و مقادیر واکنشهای F_1 و F_2 را نتیجه می دهد. اگر گشتاورهای حول تکیه گاه سمت چپی را جمع کنیم، آنگاه

$$Mga = F_2 l$$

و چون Mg ، مجموع F_1 و F_2 است، پس

$$a = \frac{F_2 l}{F_1 + F_2}$$

I گشتاورمانند یک جسم حول یک محور معین به صورت

$$I = \sum m_i r_i^2$$

تعریف می شود، که m_i هر نقطه جرمی جسم و r فاصله محور تا نقطه جرم است. معمولاً گشتاورمانند حول یک محور گذرنده از مرکز جرم موردنظر است. اگر این مقدار را I بنامیم، آنگاه گشتاورمانند حول یک محور موازی عبارت است از:

$$I_o = I + Md^2$$

که M جرم کلی جسم و d فاصله بین محورهاست. معادله دوم به قضیه محورها موازی معروف است؛ کتابهای دینامیک مقدماتی چگونگی به کار بردن این قضیه را برای اجسام مرکب حول هر محور موردنظر، در صورت معلوم بودن گشتاورمانند هر قسمت از جسم حول محور گذرنده از مرکز جرم آن قسمت توضیح می دهند.

یک روش تجربی برای تعیین گشتاورمانند یک جسم در شکل ۱۲-۱۷ نشان داده شده است. جسم در هر نقطه O ، به جرم مرکز جرم، روی یک لبه تینه نگه داشته می شود. اگر جسم

تغییر مکان ناچیزی به اندازه θ بدهد و رها شود، حول نقطه O نوسان می کند و با مشاهده تعداد معینی از نوسانها، در نهایت می توانیم گشتاور ماند را حول G ، مرکز جرم، تعیین کنیم.

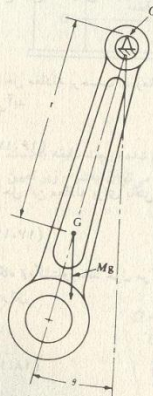
رابطه بین گشتاور حول نقطه O و شتاب زاویه ای α ، عبارت است از:

$$T_o = I_o \alpha \quad (15.17)$$

$$-Mgr \sin \theta = I_o \frac{d^2 \theta}{dt^2}$$

که $r \sin \theta$ بازوی گشتاور نیروی Mg است و علامت منفی، به این خاطر به کار برده می شود که گشتاور در جهت مخالف زاویه θ است. اگر θ کوچک باشد، سینوس زاویه تقریباً مساوی خود زاویه برحسب رادیان خواهد بود و معادله بالا را می توان دوباره نوشت:

$$-Mgr \theta = I_o \frac{d^2 \theta}{dt^2}$$



شکل ۱۲-۱۷

$$\frac{d^2\theta}{dt^2} + \frac{Mgr}{I_o}\theta = 0$$

یا
که معادله دیفرانسیل حرکت است. این معادله یک معادله دیفرانسیل خطی درجه دوم است و جواب عمومی آن چنین است:

$$\theta = A \sin \sqrt{\frac{Mgr}{I_o}t} + B \cos \sqrt{\frac{Mgr}{I_o}t}$$

شرایط مرزی زمانی برقرار ندکده $t=0$ ، $\theta = \theta_{max}$ و $d\theta/dt = 0$ (سرعت زاویه‌ای صفر است) با حل معادله برای یافتن ثابتهای انتگرال، درمی‌یابیم که $A=0$ و $B=\theta_{max}$. بنابراین

$$\theta = \theta_{max} \cos \sqrt{\frac{Mgr}{I_o}t}$$

تابع موج کسینوسی یا چرخه کامل خواهد بود هرگاه،

$$\sqrt{\frac{Mgr}{I_o}t} = 2\pi$$

با حل معادله برحسب t ، زمان لازم برای یک چرخه که تناوب نامیده می‌شود، به‌دست می‌آید

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I_o}{Mgr}} \quad (16.17)$$

با حل این معادله برای یافتن I_o ، خواهیم داشت:

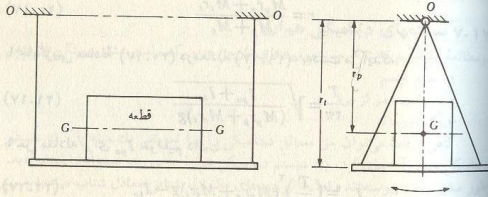
$$I_o = Mgr \left(\frac{T}{2\pi} \right)^2 \quad (17.17)$$

آنگاه I_o گشتاورمانند حول مرکزجرم را می‌توان به‌وسیله قضیه محورها موازی یافت. بنابراین

$$I = I_o - Mr^2 = Mr \left[\left(\frac{T}{2\pi} \right)^2 g - r \right] \quad (18.17)$$

دقت در تعیین I بستگی به دقت در تعیین T و r دارد. اگر دو جمله اول درون کروشه تقریباً از نظر مقدار مساوی باشند، وجود خطای ناچیزی در هر یک از این جمله‌ها باعث بروز خطای زیادی در مقدار I می‌شود. به‌منظور کوچکتر کردن این خطا، بزرگ‌گرفتن T و کوچک‌گرفتن r باید موردنظر باشد. این کار را می‌توان برای میله شکل ۱۲.۱۷، با آویختن آن از انتهای دیگر، انجام داد.

گشتاور ماند یک قطعه را می‌توان به‌وسیله تکه‌داشتن آن روی یک آونگ، شامل یک میزبیک معلق با دوطناب، به‌دست‌آورد. برای تعیین گشتاور ماند این قطعه حول یک محور $G-G$ گذرا از مرکزجرم، آن را روی میز قرار می‌دهیم. به‌طوری‌که محور $G-G$ مستقیماً زیر لولای $O-O$ و موازی محور آن باشد.



شکل ۱۲.۱۷

تناوب نوسانهای کوچک را می‌توان با شمردن نوسانهای انجام شده در چند دقیقه به‌دست آورد. گشتاورمانند قطعه حول $G-G$ ، محور مرکزجرم آن، را می‌توان به‌شرح زیر تعیین کرد. فرض کنید

$$M_p = \text{جرم قطعه}$$

$$M_t = \text{جرم میز}$$

$$r_p = \text{فاصله } O \text{ تا مرکز جرم قطعه}$$

$$r_t = \text{فاصله } O \text{ تا مرکز جرم میز}$$

$$I_{p0} = \text{گشتاورمانند قطعه حول محور } O-O$$

$$I_o = \text{گشتاورمانند میز حول محور } O-O$$

$$T = \text{تناوب میز با قطعه}$$

$$T_t = \text{تناوب میز تنها}$$

معادله (۱۶.۱۷)، تناوب میزبا قطعه روی آن را به ما می دهد، که I_0 مجموع گشتاورهای ماند میز و قطعه حول محور $O-O$ و M جرم کلی میز و قطعه است. بنابراین

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I_{p0} + I_{i0}}{(M_p + M_i)g}} \quad (۱۹.۱۷)$$

که r فاصله $O-O$ تا مرکز جرم مجموع قطعه و میز است. کانهای درسی مقدماتی مکانیک، یافتن r به وسیله گشتاورگیری استاتیکی حول $O-O$ را به شرح زیر توضیح می دهند.

$$(M_p + M_i)r = M_p r_p + M_i r_i$$

یا

$$r = \frac{M_p r_p + M_i r_i}{M_p + M_i} \quad (۲۰.۱۷)$$

با جایگزینی معادله (۲۰.۱۷) در معادله (۱۹.۱۷)، به دست می آید که

$$\frac{T}{2\pi} = \sqrt{\frac{I_{p0} + I_{i0}}{(M_p r_p + M_i r_i)g}} \quad (۲۱.۱۷)$$

با حل معادله برای I_{p0} خواهیم داشت

$$I_{p0} = \left(\frac{T}{2\pi}\right)^2 (M_p r_p + M_i r_i)g - I_{i0} \quad (۲۲.۱۷)$$

اما از معادله (۱۷.۱۷)

$$I_{i0} = M_i g r_i \left(\frac{T_i}{2\pi}\right)^2$$

جایگزینی دومی در معادله (۲۲.۱۷) نتیجه می دهد که

$$I_{p0} = \left(\frac{T}{2\pi}\right)^2 M_p g r_p + \frac{M_i g r_i}{2\pi^2} (T^2 - T_i^2) \quad (۲۳.۱۷)$$

هرچند از قضیه محورهای موازی داریم:

$$I_{p0} = I_p + M_p r_p^2 \quad (۲۴.۱۷)$$

که I_p گشتاور ماند قطعه حول $G-G$ ، محور مرکز جرم است. با جایگزینی معادله (۲۴.۱۷) در (۲۳.۱۷)، خواهیم داشت:

$$I_p = M_p g r_p \left[\left(\frac{T}{2\pi}\right)^2 - \frac{r_p}{g} \right] + \frac{M_i g r_i}{2\pi^2} (T^2 - T_i^2) \quad (۲۵.۱۷)$$

چون گشتاور ماند یک جسم حول یک محور معین به صورت مجموع جرم ذرات ضربدر مربع فاصله محور تا ذره تعریف می شود، پس بهتر است آن را به صورت زیر بیان کنیم:

$$I = M k^2 \quad (۲۶.۱۷)$$

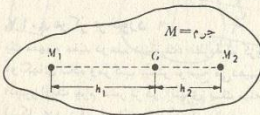
که M جرم کلی جسم و k یک ثابت به نام شعاع ژیراسیون است. به بیان دیگر، اگر تمام جرم جسم در یک نقطه با فاصله k از محور فرضی در نظر گرفته شود، آنگاه گشتاور ماند چنین سیستمی مانند گشتاور ماند همان جسم خواهد بود.

۷.۱۷ سیستمهای دینامیکی هم ارز

در مطالعه یک جسم تحت اثر سیستم نیروهای خارجی دیدیم که مقدار شتاب بستگی دارد به:

۱. جرم جسم
۲. موقعیت مرکز جرم
۳. گشتاور ماند

گاهی اوقات می توان حل مسائل دینامیکی را با تعویض یک میله با یک سیستم دینامیکی هم ارز آن ساده کرد، یک سیستم دینامیکی هم ارز به صورت دسته ای اجسام که به طور صلب بهم پیوسته اند و تحت تأثیر نیروهای یکسان، شتابی معادل شتاب میله یا جسم اصلی پیدا می کنند، تعریف می شود.



شکل ۱۴-۱۷

جسم نشان داده شده در شکل ۱۴.۱۷ دارای جسم M و گشتاور ماند I حول مرکز جرم G است. با اینکه محدودیتی در تعداد جرمهای به کاررفته در یک سیستم هم ارز وجود ندارد، ولی سادهترین سیستم ازدو جرم تشکیل می شود. چون سیستم هم ارز باید یک جسم صلب باشد، پس مطابق شکل آن را مثلثی ازدو جرم نقطه ای M_1 و M_2 در نظر می گیریم

که به وسیله یک میله فاقد جرم بهم متصل شده‌اند. برای اینکه دو جسم نقطه‌ای از نظر دینامیکی با میله اصلی هم‌ارز باشند، باید معادله‌های زیر برآورده شوند:

$$M_1 + M_2 = M$$

$$M_1 h_1 = M_2 h_2 \quad (27.17)$$

$$M_1 h_1^2 + M_2 h_2^2 = I$$

نخستین معادله (۲۷.۱۷) باید برآورده شود، چون:

$$\sum F = M A_c$$

یعنی اگر شتاب A_c مرکز جرم جسم باید برای سیستم هم‌ارز و میله یکی باشد، پس هر دو باید جرم کلی M یکسانی را دارا باشند. برای یکی بودن شتاب مرکز جرم دو سیستم، این مرکز باید موقعیت یکسانی داشته باشد و بنابراین معادله دوم نیز باید برآورده شود. به علاوه چون

$$\sum T = I \alpha$$

است و چون α برای هر دو سیستم یکی است، پس I سیستم هم‌ارز باید با I میله مساوی باشد. این شرط به وسیله معادله سوم بیان شده است. چهار مجهول M_1, M_2, h_1 و h_2 وجود دارند. یکی از این مجهولها را می‌توان فرض کرد و آنگاه سه مجهول دیگر از سه معادله (۲۷.۱۷) تعیین می‌شوند. به این نکته بی‌خواهیم سرد که سیستم دینامیکی هم‌ارز مفهوم مفیدی در مطالعه موازنه مکانیسم لغزنده-لنگ در فصل بیستم است.

۸.۱۷ مرکز برخورد

یک مفهوم مفید در علم دینامیک، نظریه مرکز برخورد است. نظریه مرکز برخورد را با آنکتهای ساده و مرکب بیشتر توضیح می‌دهیم. یک آونگ ساده، مطابق شکل ۱۵.۱۷ الف، از یک جرم متمرکز در انتهای یک میله با جرم ناچیز تشکیل شده است. جسمی که (شکل ۱۵.۱۷ ب) مانند یک آونگ ساده نوسان می‌کند، اما جرم آن توزیع شده و مانند آونگ ساده در یک نقطه متمرکز نیست، آونگ مرکب نامیده می‌شود. جرم یک آونگ را می‌توان در نقطه‌ای که تناوب نوسان غیرقابل تغییر باقی می‌ماند، متمرکز در نظر گرفت. این نقطه مرکز برخورد نامیده می‌شود. تناوب آونگ ساده چنین است:

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}} \quad (28.17)$$

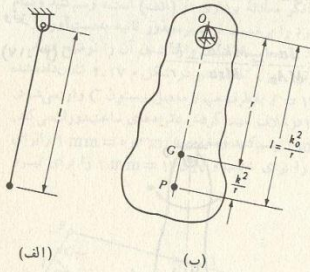
تبار در همین فصل، تناوب آونگ مرکب به وسیله معادله (۱۶.۱۷) بیان شد. یعنی

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I_o}{Mg r}} = 2\pi \sqrt{\frac{M k_o^2}{Mg r}} = 2\pi \sqrt{\frac{k_o^2}{g r}} \quad (29.17)$$

M جرم آونگ و I_o گشتاور ماند و k_o شعاع ژیراسیون حول نقطه آویز O است اگر تناوب آونگ ساده را مساوی آونگ مرکب در نظر بگیریم، در این صورت

$$I = \frac{k_o^2}{r} \quad (30.17)$$

بنابراین اگر در شکل ۱۵.۱۷ ب، تمام جرم آونگ مرکب در نقطه P متمرکز شود، آنگاه تناوب آن غیر قابل تغییر خواهد بود. نقطه P نسبت به نقطه O مرکز برخورد نامیده می‌شود، نمی‌توان مستقیماً در مورد مرکز برخورد یک جسم صحبت کرد بلکه همیشه باید آنرا به نقطه‌ای دیگر از جسم ارجاع داد. در شکل ۱۵.۱۷ ب، اگر تکیه‌گاه جسم نقطه‌ای دیگر بود مرکز برخورد نیز در نقطه‌ای سوی P قرار می‌داشت



شکل ۱۵-۱۷

اکنون فاصله مرکز جرم تا مرکز برخورد را تعیین می‌کنیم. با استفاده از قضیه محورهای موازی:

$$I_o = + I M r^2$$

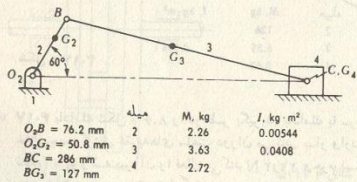
که گشتاور ماند حول مرکز جرم است. اگر k را شعاع ژیراسیون حول مرکز جرم بگیریم، آنگاه

بنابراین درمی یابیم که h مساوی فاصله GP ، که قبلاً آن را یافته بودیم، است. چون دو نیرو مساوی و مخالف هستند، پس باهم حذف می شوند و تنها اثر ماند را می توان با یک نیروی f در مرکز برخورد نشان داد. این بدان معنی است که اگر یک آونگ مورد اصابت نیروی عمود بر خط OG قرار گیرد، در صورت عبور ضربه از مرکز برخورد نیروی واکنشی در نقطه آویز به وجود نخواهد آمد. یک مثال در این مورد اثر سوزش دست است به هنگام زربه زدن با چوگان در صورتی که توپ در نقطه ای غیر از مرکز برخورد به چوگان اصابت کند.

مسائل

۱۰۱۷ یک لوکوموتیو با سرعت 55 mi/h روی یک مسیر منحنی به شعاع 400 ft به طرف راست حرکت می کند. مردی به جرم 160 lb از وسط ریل روبروی لوکوموتیو با سرعت ثابت 5 ft/s نسبت به لوکوموتیو قدم می زند.

(الف) یک معادله برداری از شتاب این مرد بنویسید. در موقع نوشتن مؤلفه های شتاب، زیر نویس M را برای مرد و C را برای نقطه ثابت متعلق به لوکوموتیو و در مکان فرار گرفتن مرد به کار ببرید. ω را سرعت زاویه ای لوکوموتیو در نظر بگیرید. (ب) نمودار شتاب را که نشانگر معادله برداری در (الف) است، رسم کنید و تمام بردارها را نامگذاری کنید. شتاب مرد را بر حسب قوت بر مجذور ثانیه به دست آورید. (ج) نیروی ماند وارد بر مرد را محاسبه و جهت وارد شدن آن را توضیح دهید. ۳۰۱۷ مکینسم لغزنده لنگ یک موتور دیزل تک سیلندر در شکل م ۳۰۱۷ نشان داده شده است. نیروی گاز به مقدار $P = 17800 \text{ N}$ به طرف چپ بر مفصل بیستون C وارد می شود. لنگ با سرعت ثابت 1800 r/min در خلاف جهت عقربه های ساعت دور می آید. مکینسم را با مقیاس $2 \text{ mm} = 1 \text{ mm}$ رسم کنید و مقیاس $3 \text{ mm} = 1 \text{ mm}$ را برای سرعت و $225 \text{ m/s}^2 = 1 \text{ mm}$ را برای شتاب و $175 \text{ N} = 1 \text{ mm}$ را برای نیرو به کار ببرید.



شکل م ۳۰۱۷

$$Mk_G^2 = Mk^2 + Mr^2$$

$$k_G^2 = k^2 + r^2$$

با جایگزینی رابطه اخیر در معادله (۳۰۱۷)، داریم:

$$I = \frac{k^2}{r} + r$$

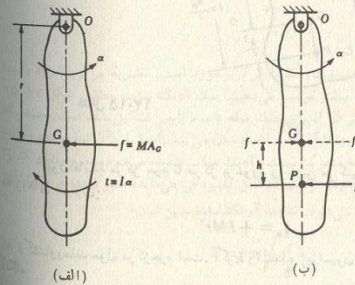
مشاهده می شود که فاصله مرکز جرم تا مرکز برخورد، k^2/r است.

اگر یک آونگ حول نقطه آویز خود شتاب معین α داشته باشد، می توان نشان داد که یک نیرو در مرکز برخورد را می توان جایگزین نیرو و گشتاور ماند کرد. فرض کنید مطابق شکل، آونگ شکل ۱۶.۱۷ الف شتاب α داشته باشد، آنگاه نیروی ماند f بر G وارد می شود و از نظر جهت مخالف $A_G = f\alpha$ است. همچنین یک گشتاور ماند t با جهت مخالف α وجود دارد. نیروی f و گشتاور t مجدداً در شکل ۱۶.۱۷ ب نشان داده شده است. بنابراین

$$t = fh \quad \text{یا} \quad I\alpha = MA_G h$$

و نیز

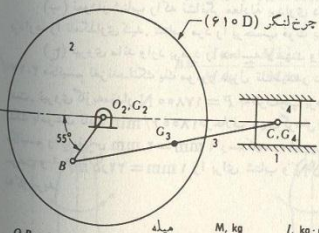
$$h = \frac{I\alpha}{MA_G} = \frac{Mk^2\alpha}{Mr\alpha} = \frac{k^2}{r} \quad (31.17)$$



شکل ۱۶.۱۷

(الف) نیروهای $F_{۱۳}$ و $F_{۱۲}$ و گشتاور T_p را که برای تعادل از میل‌لنگ برلنگ وارد می‌شود برحسب نیوتن‌متر تعیین کنید.
(ب) مقدار وجـه نیروی لرزشی وموقعیت آنرا از نقطه O_p تعیین کنید.

۳۰۱۷ مکانیسم لغزنده-لنگ به کاررفته در کمپرسور در شکل م ۳۰۱۷ نشان داده شده است. چرخ لنگر به جای لنگ انجام وظیفه می‌کند. یک گشتاور خارجی وارد بر میل‌لنگ، چرخ لنگر را تقریباً با سرعت ثابت ۶۰۰ r/min در خلاف جهت گردش عقربه‌های ساعت به حرکت درمی‌آورد. فشار نسبی هوا بر بیستون به طرف چپ، در این حال ۲۰۹۰۰۰ پاسکال است.
(الف) مکانیسم را با مقیاس $۱ \text{ mm} = ۵ \text{ mm}$ رسم کنید. مقیاس $۱ \text{ mm} = ۱۲۰ \text{ m/s}$ ره برای سرعت، $۱ \text{ mm} = ۶ \text{ m/s}^2$ را برای شتاب و $۱ \text{ mm} = ۵۲۵ \text{ N}$ را برای نیرو به کار ببرید. تحلیل مرکزی از نیروهای ماند و استاتیکی به عمل آورید و مقدار گشتاور لازم T_p را برحسب نیوتن‌متر و جهت آن را که باید از میل‌لنگ روی لنگ وارد شود، تعیین کنید.
(ب) مقدار وجـه نیروی لرزشی وموقعیت آن را نسبت به O_p تعیین کنید.



	میله	M, kg	I, kg·m²
$O_2B = 152 \text{ mm}$	2	136	
$BC = 610 \text{ mm}$	3	6.35	0.394
$BG_2 = 305 \text{ mm}$	4	3.63	

شکل م ۳۰۱۷

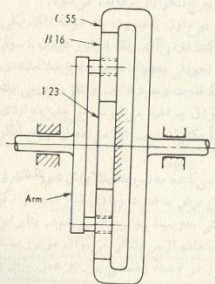
۳۰۱۷ بادامک شکل م ۸.۶ را در نظر بگیرید. بادامک با سرعت ثابت ۱۵ rad/s در خلاف جهت گردش عقربه‌های ساعت دوران می‌کند. بار وارد از میل‌ه بالایی (نشان داده نشده) بر پیرو که پیرو آن را فعال می‌کند ۲۲۲ N و جرم پیرو ۱ kg است. تقریباً ثابت ۳۵ N/mm ، در موقع قرار گرفتن پیرو در پایینترین موقعیت، نیرویی برابر ۱۷۸ N

روی پیرو وارد می‌کند. مکانیسم را با مقیاس واقعی در موقعیت نشان داده شده بادامک رسم کنید. سرعت و شتاب پیرو برای این موقعیت به ترتیب ۵۲۱۹ m/s و ۱۱۲ m/s^2 به طرف بالاست. در سیستم پیرو و بادامک نشان داده شده در شکل م ۳۰۱۷، $a = ۲۷۸$ ، $b = ۵۰۸$ ، $d = ۹۵۳$ میلی‌متر و $\mu = ۰.۰۱$ اختیار کنید. مطلوب است: (الف) نیروی قائم وارد بر بادامک. (ب) مقدار خدی زاویه فشار. (ج) گشتاور وارد از میل‌لنگ روی بادامک.

۵۰۱۷ در زنجیر چرخ‌دنده خورشیدی شکل م ۵۰۱۷، چرخ‌دنده‌ها دارای دندانه اینولوت ۲۰° و مدول ۳ میلی‌مترند. با زوی محرك با سرعت ۲۰۰۰ r/min (موقعی که از راست به آن نگرینسته شود) در خلاف جهت گردش عقربه‌های ساعت دوران می‌کند. چرخ‌دنده ثابت است و دو چرخ‌دنده خورشیدی B نیز وجود دارد، که جرم هر کدام ۲۲۷ kg است. چرخ‌دنده داخلی C عضو متحرك است. ۳۷۳۰۰ W انتقال می‌یابد. فرض کنید بازده صندوق صاف باشند.

(الف) تعداد دور در دقیقه وجـه دوران C را (موقعی که از طرف راست به آن نگرینسته شود) تعیین کنید.

(ب) تمام نیروهای روی هر یک از چرخ‌دنده‌ها را تعیین کنید. مقیاس $۱ \text{ mm} = ۱۸ \text{ N}$ را برای نیرو به کار ببرید. همچنین گشتاور وارد از محور محرك روی بازو، گشتاور وارد از محور محرك روی چرخ‌دنده C و گشتاور مقاوم وارد از بدنه روی چرخ‌دنده A را برحسب نیوتن‌متر تعیین کنید.



شکل م ۵۰۱۷

۶۰۱۷ به منظور تعیین گشتاورمانند يك چرخ لنگر، آن را روی لبه يك تیغه گذرنده از سوراخ ایجاد شده در چرخ لنگر (که برای گذشتن محور از آن تمیبه شده) به حالت تعلیق درمی آوریم. قطر سوراخ ۵۰ mm و بنابراین فاصله تکیه گاه لبه تیغه تا مرکز جرم ۲۵ mm است و چرخ لنگر ۱۰۰ نوسان را در ۱۹۸۶ S انجام می دهد. گشتاورمانند جرمی چرخ لنگر حول محور گذرنده از مرکز جرم را در صورتی که جرم چرخ لنگر ۴۰ kg باشد، تعیین کنید.

۶۰۱۷ میل رابط نشان داده شده مطابق شکل، (۱۲۰۱۷)، روی لبه يك تیغه به حالت تعلیق درآمده و به آن اجازه نوسان با زاویه ناچیزی داده شده است. این میل رابط ۲۵۰ mm و فاصله مرکز در شکل ۱۸۹ mm است. جرم میله ۱۷۸ mm است. جرم میله ۱۰۲ kg است.

(الف) گشتاورمانند میله را حول مرکز جرم خود بر حسب کیلوگرم-متر مربع تعیین کنید.

(ب) اگر M_1 مرکز بالایی یاتاقان قرار گرفته باشد، سیستم هم اوز دوجرمی را برای میل رابط تعیین کنید.

(ج) موقعیت مرکز برخورد میل رابط را حول لبه تیغه پیدا کنید.

۱۸

چرخ لنگر ها

۱۰۱۸ مقدمه

چرخ لنگر، يك جرم دوار است که برای ذخیره انرژی در ماشین به کار می رود. انرژی جنبشی يك جسم دوار برابر $\frac{1}{2}I\omega^2$ است که I گشتاور ماند حول محور دوران و ω سرعت زاویه ای محسوب می شود. اگر سرعت ماشین افزایش یابد، انرژی در چرخ لنگر ذخیره می شود و اگر سرعت کاهش یابد، انرژی به وسیله چرخ لنگر بازگردانده می شود.

در دو نوع ماشین، چرخ لنگر به کار می رود. نوع اول به صورت يك مولد الکتریکی نشان داده می شود که با يك موتور احتراقی به حرکت درمی آید. يك موتور درون - سوز چهارزمانه تک سیلندر را در نظر بگیرید. گشتاور تحویلی به مولد به طور قابل ملاحظه ای متغیر است، چون در هر دو دور چرخش، يك ضربه قدرت وجود دارد. ولتاژ خروجی يك مولد تابع سرعت است و تغییر ولتاژ باعث سوسوزدن چراغها می شود. در چنین مواردی برای اطمینان از تأمین سرعت و گشتاور تقریباً یکنواخت برای مولد، از چرخ لنگر استفاده می شود.

ماشین نوع دوم که از چرخ لنگر استفاده می کند، به صورت يك پرس سوراخکاری نشان داده می شود. فرایند سوراخکاری هنگام عمل برش به قدرت زیادی نیاز دارد و اگر از چرخ لنگر استفاده نشود، تمامی این قدرت بایستی به وسیله موتور تأمین شود. بنابراین موتور بزرگی مورد نیاز خواهد بود. در صورت استفاده از چرخ لنگر می توان موتور نسبتاً کوچکی به کار برد. علت ذخیره انرژی موتور در فاصله زمانی بین دو عمل برش و استفاده آنی از این انرژی در حین انجام برش است.