

از شکل (c-15) منحنی انرژی پتانسیل اصلی (خط میرا) را می توان با یک منحنی انرژی پتانسیل نوسانگر هارمونیک (سهمی خط چین) تقریب زد. در نقطه ϕ دو منحنی همدیگر را تلاقی کرده اند، پس مقدار λ در آنها یکی است؛ برهم می آید، پس مستقیماً اول آنها تیر میکسان و دهنده است؛ و بالافره تقریباً آنها تیر میکسان است بنابراین اندازه k سهمی نوسانگر هارمونیک فرضی یا $\frac{d^2V}{dx^2}$ در آن نقطه میکسان است. روشن است که اگر از نقطه ϕ بیشتر فاصله بگیریم توانهای بالاتر (۱۱-۹) در سطح تیلور (c-15) اهمیت می یابند و منحنی (۱۱) را از منحنی خط چین نوسانگر هارمونیک فاصله می گیرند. به این ترتیب می توان به اهمیت مسئله نوسانگر هارمونیک بیشتر پی برد. در حقیقت هر تیر پتانسیل رگرایی در نزدیکی نقاط کمتیه خود رفتارش رفتار نوسانگر هارمونیک است. کلیه دستگاه های مکانیکی با از دست دادن انرژی در نقاط تعادل یا به عبارتی خود آرام می گیرند و چنانچه اختلالی بر آنها اثر کند حول و حوش این وضعیت نوسان انجام می دهند. پیامد نوسانهای کوچک حول نقطه تعادل یا به عبارتی از رابطه

$$\omega = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{1}{m} \left. \frac{d^2V}{dx^2} \right|_{x_0}} \quad (16-15)$$

به دست می آید.

۷-۷- نیرودهای وابسته به مکان در سه بعد -

فرض کنیم ذره ای به جرم m در فضای سه بعدی تحت تأثیر نیروی قرار دارد

که فرضه مکرر آن توانی از نقاط فضا هستند. در مختصات دکارتی چنین برداری
 با رابطه زیر توصیف می شود

$$\vec{F} = F_x(x, y, z) \hat{e}_x + F_y(x, y, z) \hat{e}_y + F_z(x, y, z) \hat{e}_z \quad (۷۹-۰)$$

به چنین گسسی در حالت سه بعدی یک میدان برداری گفته می شود. در یک
 میدان برداری به هر نقطه فضا با مختصات دکارتی x, y, z یک بردار
 نسبت داده می شود که مقدار با سه تابع F_x, F_y, F_z است. در مقابل،
 در یک میدان نردهای به هر نقطه x, y, z یک تندری $\phi(x, y, z)$ نسبت داد
 می شود.

مقادیر حرکت نیوتن در شکل برداری آن به صورت زیر است:

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{F}(\vec{r}) \quad (۸۰-۰)$$

تغییر آنچه در یک بعد انجام داریم، در اینجا نیز مگر در این رابطه (۸۰-۰) را
 در بردار $\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt}$ ضرب داخلی می کنیم و حاصل چنین است

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} \cdot \vec{v} = \vec{F}(\vec{r}) \cdot \frac{d\vec{r}}{dt}$$

با ضرب کردن طرفین در dt و انتگرال گیری روی طرفین از نقطه A تا نقطه B

$$\int_{v_A}^{v_B} m \vec{v} \cdot d\vec{v} = \int_A^B \vec{F}(\vec{r}) \cdot d\vec{r} \quad (۸۱-۰)$$

از آنجا که $\vec{v} \cdot \vec{v} = v^2$ (که v اندازه بردار سرعت است) و $d(\vec{v} \cdot \vec{v}) = 2\vec{v} \cdot d\vec{v}$ سمت چپ رابطه (۸۱-۰) انتگرالی از $d(\frac{1}{2}mv^2)$ است که همان تغییرات

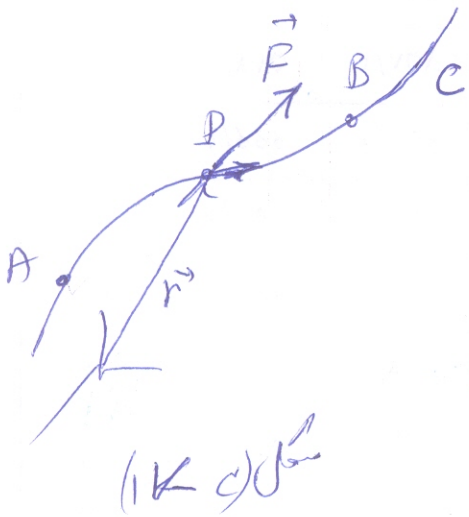
$$\int_{v_A}^{v_B} m \vec{v} \cdot d\vec{v} = \int d(\frac{1}{2}mv^2) = \Delta K = K_B - K_A$$

و اما سمت راست رابطه (۱۱-۱) در سه بعد شکل دیگری از یک بعد دارد.
 این کمیت گاماگان کار نیروی \vec{F} در جابه جایی ذره نام دارد و به صورت زیر
 است

$$W_{AB} = \int_A^B [F_x(x,y,z) dx + F_y(x,y,z) dy + F_z(x,y,z) dz] \quad (۱۲-۱)$$

که در آن از ضرب داخلی بردار \vec{F} در رابطه (۱۱-۱) در بردار جابه جایی

$$d\vec{r} = dx\hat{e}_x + dy\hat{e}_y + dz\hat{e}_z \quad (۱۳-۱)$$



استفاده کرده ایم. در یک توصیف هندسی
 فرض کنید ذره روی خم c از نقطه A تا
 نقطه B حرکت کرده است. در نقطه نامشخص P

روی مسیر که با بردار مکان \vec{r} توصیف شده
 میدان نیرو و شکل $\vec{F}(\vec{r})$ را دارد و بردار
 جابه جایی بردار $d\vec{r}$ کوچک است که

$$dW = \vec{F} \cdot d\vec{r} \quad \text{کمیت داده شده است.}$$

کار نیروی F در جابه جایی $d\vec{r}$ کوچک است، که کمیتی بی نهایت
 کوچک است. این کمیت علاوه بر اندازه \vec{F} و اندازه $d\vec{r}$ به زاویه
 در بردار \vec{F} نسبت به بردار $d\vec{r}$ از برهم نهد متناهی و غیر انشلی dW در حرکت

از نقطه A تا نقطه B کمیت $W_{AB}^{(c)}$ به دست می آید که کار نیروی
 F در جابه جایی از A تا B روی مسیر c است. به این ترتیب رابطه

(۱۱-۱) به قضیه کار-انرژی در سه بعد با بیان زیر منتهی می شود

$$K_B - K_A = \frac{1}{2} m v_B^2 - \frac{1}{2} m v_A^2 = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{r} = W_{AB}^{(c)} \quad (۱۴-۱)$$

از نحوه تعریف کمیت $W_{AB}^{(c)}$ می‌توان دید که در حالت کلی این کمیت
عمیقاً به مسیر حرکت یعنی خم بستگی دارد.

به گامی ریاضی خم C در فضای سه بعدی را می‌توان نگاشتی از پارامتر
حقیقی s در بازه $[a, b]$ به فضای سه بعدی (x, y, z) به حساب آورد، به

طوری که $x(a) = x_A$ و $x(b) = x_B$ ، $y(a) = y_A$ و $y(b) = y_B$ ، $z(a) = z_A$ و $z(b) = z_B$.

$$x = x(s), \quad y = y(s), \quad z = z(s) \quad (۱۵-۱)$$

به هر مقدار s یک نقطه منحصر فرد با مختصات (x, y, z) از رابطه (۱۵-۱) به دست

می‌آید. البته ممکن است روی چند مقدار s یک نقطه را به دست آورد. تجربه نشان می‌دهد که

به ازای مقادیر مختلف s دنبال خم قرار می‌گیریم خم C در فضای سه بعدی را به

مابین دو نقطه انتهای A به ازای $s=a$ ، نقطه انتهای B به ازای $s=b$

به دست می‌آید. حل انتگرال (۱۲-۱) برای کار بردن F از A تا B را

به صورت زیر می‌توان نوشت

$$W_{AB}^{(c)} = \int_a^b \left[F_x(x(s), y(s), z(s)) \frac{dx}{ds} + F_y(x(s), y(s), z(s)) \frac{dy}{ds} + F_z(x(s), y(s), z(s)) \frac{dz}{ds} \right] ds \quad (۱۶-۱)$$

این انتگرال شکل یک انتگرال معمولی روی متغیر s را دارد و علی‌الاصول کمیتی قابل
حساب است. در حالت خاص ممکن است پارامتر s همان زمان t باشد.

رابطه (۱۶-۱) نشان می‌دهد در عمل وقتی می‌توان کار مزد را حساب کرد که

مسیر حرکت زره را بشناسیم. اما چنین چیزی اغلب زمانی امکان پذیر است که

ما پیش ازین مسئله را کاملاً حل کرده باشیم. بنابراین قضیه کار-انرژی

به شکلی که در رابطه (۱۴-۵) بیان شده است گزاره‌ای درست است که از قانون دگر نیون نتیجه شده. اما در حالت کلی ممکن است برای حل مسئله گنگ‌های تکند. در واقع اگر قرار باشد از قبل اطلاعات کاملی از مسیر حرکت ذره داشته باشیم چیزی برای حل کردن وجود ندارد. اما مسائلی هست که در آنها خاصیت کار برخی نیروها نسبتاً آسان است و قضیه کار-انرژی به شکلی درمی‌آید که می‌تواند برای حل مسئله مفید باشد. مهم‌ترین نوع این قبیل مسائل به "نیروهای پایداری" مربوط می‌شود. برای توضیح نیروهای پایداری آنده کی مقدمات ریاضی لازم داریم.

تابع نرده‌ای سه متغیره $f(x, y, z)$ از نقاط فضای سه بعدی را در نظر بگیریم. مستوی جزئی یا مستوی پاره‌ای f نسبت به حرکت از متغیرها چنین

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{f(x+\Delta x, y, z) - f(x, y, z)}{\Delta x} \quad \text{تقریب می‌شود} \quad (۱۷-۵)$$

به همین ترتیب $\frac{\partial f}{\partial y}$ و $\frac{\partial f}{\partial z}$ نیز تقریب می‌شود. مستوی جزئی f نسبت به x با همان مستوی‌گیری معمول به دست می‌آید که در آن y و z مثل پارامترهای ثابت در نظر گرفته شوند. اصطلاحاتی که در مستوی‌گیری جزئی نسبت به x متغیرهای y و z نامیده می‌شوند. حال ببینیم اگر از نقطه (x, y, z) به نقطه $(x+\Delta x, y+\Delta y, z+\Delta z)$ برویم که $\Delta x, \Delta y, \Delta z$ کوچک هستند تغییرات تابع f چهقدر است. داریم:

$$\Delta f \equiv f(x+\Delta x, y+\Delta y, z+\Delta z) - f(x, y, z)$$

$$= f(x+\Delta x, y+\Delta y, z+\Delta z) - f(x, y+\Delta y, z+\Delta z)$$

$$+ f(x, y+\Delta y, z+\Delta z) - f(x, y, z+\Delta z)$$

$$+ f(x, y, z+\Delta z) - f(x, y, z)$$

$$\approx \frac{\partial f}{\partial x} \Delta x + \frac{\partial f}{\partial y} \Delta y + \frac{\partial f}{\partial z} \Delta z \quad (18-c)$$

در قدم آخر از رابطه (18-c) در حالی که Δx را در Δx کوچک ضرب

کرده ایم و متوجه آن برای $\frac{\partial f}{\partial y}$ و $\frac{\partial f}{\partial z}$ استفاده کرده ایم. وقت کنید که چون

Δx ، Δy ، Δz کوچک است مقدار $\frac{\partial f}{\partial x}$ در نقطه $(x, y+\Delta y, z+\Delta z)$ تقریباً با

نقطه (x, y, z) یکسان است. در حالی که Δx ، Δy ، Δz به هم متصل کنند

رابطه (18-c) به شکل دقیق زیر درمی آید

$$df = \frac{\partial f}{\partial x} dx + \frac{\partial f}{\partial y} dy + \frac{\partial f}{\partial z} dz \quad (19-c)$$

به df دفرانسیل کامل تابع $f(x, y, z)$ می گویند. حال می توانیم

رابطه (19-c) را به صورت زیر نیز بنویسیم

$$df = \vec{\nabla} f \cdot d\vec{r} \quad (20-c)$$

در این رابطه بردار $d\vec{r}$ به جای بسط گرفته از نقطه (x, y, z) به نقطه

$(x+dx, y+dy, z+dz)$ است که با رابطه (19-c) در محققات دکارتی داده می شود.

بردار $\vec{\nabla} f$ نیز گویان f نام دارد و در محققات دکارتی با رابطه

زیر داده می شود:

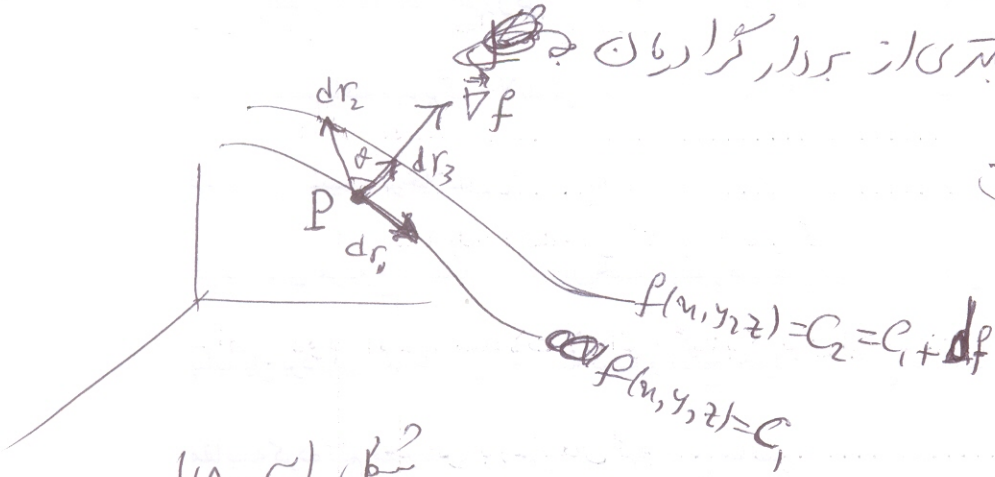
$$\vec{\nabla} f = \frac{\partial f}{\partial x} \hat{e}_x + \frac{\partial f}{\partial y} \hat{e}_y + \frac{\partial f}{\partial z} \hat{e}_z \quad (91-c)$$

به سهولت می توان دید که ضرب داخلی $\vec{\nabla} f$ از رابطه (91-c) در $d\vec{r}$ از رابطه

(92-c) زیرانسیل کامل f در رابطه (91-c) را می دهد.

برای درک هندسی بتری از بردار گرادیان $\vec{\nabla} f$

به شکل (118-c) توجه کنید.



شکل (118-c)

در این شکل محور عمود تقاطعی از فضا که در آنجا مقدار تابع f برابر C_1 است یک رویه به نام رویه $f=C_1$ تشکیل می دهد که در شکل مقطع آن

را نشان داده ایم. به همین ترتیب $f=C_2=C_1+df$ رویه دیگری

را تشکیل داده است. روشن است که سطوح $f=C_1$ و $f=C_2$ یکدیگر را قطع

نمی کنند (چون در این صورت تقاطع مقدار f معین نیست).

در شکل فوق جای جایی که دو رویه $f=C_1$ و $f=C_2$ بر روی $d\vec{r}$ بر روی $f=C_1$

صورت گرفته است. برای این جایی که f تغییر می کند. بنا بر این

از رابطه (90-c) درمی یابیم که $\vec{\nabla} f$ بر $d\vec{r}$ عمود است. به این

ترتیب می توان این نتیجه کلی را گرفت که در هر نقطه از فضا بردار

$\vec{\nabla} f$ بر سطح $f=C$ عمود است که از آن نقطه می گذرد عمود است. حال به جای جایی

$d\vec{r}_2$ توجه کنید. تغییر f بین دو رویه نشان داده شده برای هر دو نقطه را نگاه

از صورت مقدار معین df است. بنابراین ~~$df = \nabla f \cdot d\vec{r}_2 = \nabla f \cdot d\vec{r}_3$~~
 $\nabla f \cdot d\vec{r}_3 = \nabla f \cdot d\vec{r}_2 = df$. از شکل می توان دید که ~~$|d\vec{r}_2| = |d\vec{r}_3|$~~

$$df = |\nabla f| |d\vec{r}_2| = |\nabla f| |d\vec{r}_3| \cos \theta \quad (92-2)$$

حال اگر به طور موضعی در نقطه P جابه جایی در امتداد گرادیان
 (یعنی در امتداد عمود بر سطح $f = c_1$) بین دو سطح $f = c_1$ و $f = c_2$ یا
 با تغییر طول ds نشان دهیم، خواصیم راست

$$|\nabla f| = \frac{df}{ds} \quad (93-2)$$

از مجموع این گفته ها نتیجه می گیریم که بردار گرادیان در نقطه
 عمود بر سطح $f = c_1$ است و اندازه آن متناسب با آهنگ تغییر
 f در واحد طول در امتداد عمود بر سطح $f = c_1$ و جهت آن در جهت
 افزایش f است.

برای تکمیل این بحث، قبل از بازگشت به موضوع نیروهای یا سیار اجاره
 رصیه بردار گرادیان را در مختصات استوانه ای و کروی نیز به دست
 آوریم. فرض کنید تابع سه متغیره $f(r, \varphi, z)$ از نقاط فضا در
 مختصات استوانه ای داده شده است. با همان استدلالی که برای مختصات
 دکارتی به کار بردیم در اینجا نیز در فرآیند کامل f نامی توان
 چنین بیان کرد

$$df = \frac{\partial f}{\partial r} dr + \frac{\partial f}{\partial \varphi} d\varphi + \frac{\partial f}{\partial z} dz \quad (94-2)$$

حال آنکه df را از رابطه (۹۷-۱) و dr را از رابطه ...
 برآورده می‌کنیم. استرانه‌ای در رابطه (۹۰-۱) که در حقیقت تقریب
 بردارگرادین است قرار می‌دهیم: ~~همان استرانه~~

$$\frac{\partial f}{\partial \rho} d\rho + \frac{\partial f}{\partial \varphi} d\varphi + \frac{\partial f}{\partial z} dz = (\vec{\nabla} f) \cdot (d\rho \hat{e}_\rho + \rho d\varphi \hat{e}_\varphi + dz \hat{e}_z)$$

از این رابطه می‌توان دید که $\vec{\nabla} f$ در مختصات استرانه‌ای باید چنین باشد:

$$\vec{\nabla} f = \frac{\partial f}{\partial \rho} \hat{e}_\rho + \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \hat{e}_\varphi + \frac{\partial f}{\partial z} \hat{e}_z \quad (۹۵-۱)$$

به همین ترتیب برای تابع $f(r, \theta, \varphi)$ در مختصات کروی با استرانه
 از رابطه (۹۰-۱) می‌توان نوشت

$$df = \frac{\partial f}{\partial r} dr + \frac{\partial f}{\partial \theta} d\theta + \frac{\partial f}{\partial \varphi} d\varphi$$

$$= (\vec{\nabla} f) \cdot (dr \hat{e}_r + r d\theta \hat{e}_\theta + r \sin\theta d\varphi \hat{e}_\varphi)$$

در نتیجه $\vec{\nabla} f$ در مختصات کروی چنین است

$$\vec{\nabla} f = \frac{\partial f}{\partial r} \hat{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \hat{e}_\theta + \frac{1}{r \sin\theta} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \hat{e}_\varphi \quad (۹۶-۱)$$

به عامل $\vec{\nabla}$ که روی تابع f اثر کرده عملگرگرادین می‌گوئیم
 که شکل آن در سه نوع مختصات دکارتی، استرانه‌ای و کروی چنین است:

$$\vec{\nabla} = \hat{e}_x \frac{\partial}{\partial x} + \hat{e}_y \frac{\partial}{\partial y} + \hat{e}_z \frac{\partial}{\partial z}$$

$$= \hat{e}_\rho \frac{\partial}{\partial \rho} + \hat{e}_\varphi \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \hat{e}_z \frac{\partial}{\partial z} \quad (۹۷-۱)$$

$$= \hat{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \hat{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \hat{e}_\varphi \frac{1}{r \sin\theta} \frac{\partial}{\partial \varphi}$$

حال برگردیم به بحث فیزیکی خودمان و مسئله خاصه کار نیروی F در جابه جایی از نقطه A تا نقطه B . چنانکه دیدیم برای یک نیروی دلخواه W_{AB} میسبستی دارد. حال فرض کنیم مولفه های دکاری

نیروی \vec{F} به شکلی باشد که بتوان نوشت

$$\vec{F} = -\nabla V = -\frac{\partial V}{\partial x} \hat{e}_x - \frac{\partial V}{\partial y} \hat{e}_y - \frac{\partial V}{\partial z} \hat{e}_z \quad (98-c)$$

به بیان دیگر تابع نرده ای $V(x, y, z)$ وجود داشته باشد به شکلی که

مولفه های \vec{F} با مشتقات پاره ای ∇V نسبت به مختصات مورد نظر

(البته باید علامت منسأ باشد). در این صورت رابطه (98-c) را

برای کار نیروی F به صورت زیر درمی آوریم

$$W_{AB} = \int_A^B (\vec{F} \cdot d\vec{r}) = - \int_A^B dV = -(V_B - V_A) \quad (99-c)$$

چنانکه دیده می شود در این حالت بدون آنکه نیاز به دانستن مسیر

حرکت زره از A تا B باشد نتیجه انتگرال گیری فقط به مختصات

نقطه ابتدایی و انتهایی بستگی پیدا می کند. از اینجاست به بعد مسئله مسئله

یک بعدی می شود. یعنی از قضیه کار و انرژی داریم که $\Delta K = -\Delta V$

و در نتیجه $\Delta(K+V) = 0$ یعنی کمیت

$$E = \frac{1}{2}mv^2 + V(x, y, z) \quad (100-c)$$

حاصل حرکت است. وقت کنیم که در مسئله یک بعدی برای هر نیروی

دلخواه که تابع مکان باشد می توانیم $V(x)$ را می توانیم تعریف کنیم.

اما در سه بعد مولفه های نیرو تابع به متری باشد که از گزاره های کیری از تابع انرژی پتانسیل به دست آمده باشند. به بیان دیگر برای هر نیروی دگرگانه تابع مکان هم توان انرژی پتانسیل تعریف کرد و قانون پتانسیل انرژی (۱-۱۰) را به دست آورد. نیرویی که برای آن بتوان

پتانسیل تعریف کرد و رابطه (۱-۹) برای آن معتبر باشد را نیروی پتانسیل می نامیم. $\nabla \cdot \mathbf{F} = -\rho$ که در آن ρ چگالی پتانسیل است و \mathbf{F} پتانسیل است. حال بافت پتانسیل را می توانیم از رابطه (۱-۹) برای یک نیروی پتانسیل

باشه چیت. با استفاده از رابطه (۱-۹) برای یک نیروی پتانسیل

$$\frac{\partial F_x}{\partial y} = -\frac{\partial^2 \psi}{\partial y \partial x}$$

می توان نوشت
(۱-۱۱)

$$\frac{\partial F_y}{\partial x} = -\frac{\partial^2 \psi}{\partial x \partial y}$$

اما اینجا نمی دانیم برای توابع کلی (یعنی توابعی که مشتقات آنها نسبت به متغیرها تا هر مرتبه دگرگانه می رسد) ترتیب مشتق گیری نسبت به دو

متغیر مستقل از هم x و y تاثیر در نتیجه ندارد و طرف راست برابر

(۱-۱۱) یکسان است. بنابراین اگر \mathbf{F} پتانسیل باشد داریم

$$\frac{\partial F_x}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial x} = 0 \quad (۱-۱۲)$$

و با استدلال مشابه

$$\frac{\partial F_y}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial y} = 0$$

(۱-۱۳)

$$\frac{\partial F_z}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial z} = 0$$

(۱۵۳)

اما عبارتهایی که در روابط (ک-۱.۲) و (ک-۱.۳) صفر شده اند مطالعه‌های برداری هستند که آن را کرل \vec{F} می‌نامیم و با $\nabla \times \vec{F}$ نشان می‌دهیم. در واقع اگر عملگر ∇ که آن را در رابطه (ک-۱.۳) تعریف کرده‌ایم را مشابه یک بردار معمولی در بردار \vec{F} ضرب خارجی کنیم، با توجه به قاعده ضرب خارجی ... نتیجه آن چنین است

$$\nabla \times \vec{F} = \begin{vmatrix} \hat{e}_x & \hat{e}_y & \hat{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix} \quad (1.4-c)$$

$$= \left(\frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \right) \hat{e}_x + \left(\frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \right) \hat{e}_y + \left(\frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \right) \hat{e}_z$$

البته توجه دارید که موله‌های ∇ از جنس مشتق‌گیری هستند و وقتی در موله‌های F ضرب می‌کنیم در حقیقت از آن مشتق می‌گیریم.

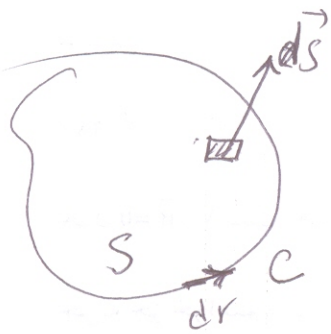
بنابراین روابط (ک-۱.۲) و (ک-۱.۳) را می‌توان چنین جمع‌بندی کرد

"شیرا لازم و کافی برای آنکه نرد \vec{F} پستیار باشد آن است که کرل آن صفر باشد."

خواننده دقتی ممکن است توجه کرده باشد که ما در بالا فقط شیرا لازم برای گزاره فوق را اثبات کردیم؛ یعنی نشان دادیم که اگر F پستیار باشد کرل آن صفر است. برای اثبات شیرا کافی باید از قضیه‌ای موسوم به قضیه استروکس در آن‌ها نیز

بردارهای استفاده کنیم که مادر (بی) آن را به دو انبات نقل می‌کنیم.
 قضیه استروکس: اگر سطحی بسته S روی S را در فضای سه بعدی
 محصور کرده باشد داریم

$$\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_S (\nabla \times \vec{F}) \cdot d\vec{s} \quad (1-5-5)$$



(شکل ۵-۱۹)

شکل (۵-۱۹) فضای مسئله را نشان می‌دهد.

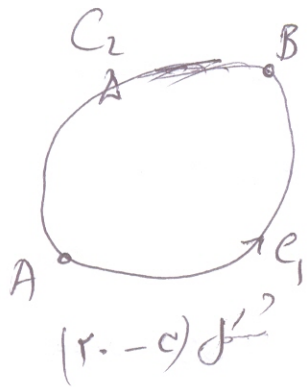
سطح S ناحیه‌ای متناهی از یک روی در فضای سه بعدی است که مرز آن منحنی C است. بردار $d\vec{r}$ در انتگرال گیری روی خم C جزء کوچکی از این خم را در طول خم نشان می‌دهد. منظور از علامت \oint آن است که انتگرال گیری از یک نقطه روی خم C آغاز می‌شود و به همان نقطه ختم می‌شود. بردار $d\vec{s}$ در سمت راست هر جزء کوچکی از سطح S ~~مربوط است~~ ^{مربوط است} اندازه $d\vec{s}$ برابر سطح این عنصر ریزشده سطح است و جهت آن محدود بر عنصر سطح است. انتگرال گیری روی تمام عناصر سطح S انجام می‌شود. اگر خم C را در جهت مشخصی طوری کنیم که انگشتان دست راست آن را نشان دهد، جهت بردارهای $d\vec{s}$ در سمت راست دست است نشان می‌دهد.

حال اگر برای برداری F در ناحیه‌ای از فضا داشته باشیم $\nabla \times F = 0$ آنگاه

سمت راست رابطه (۵-۱۹) متغیر با عنصر است. در نتیجه برای هر

حکم سببه C در فضای سه بعدی داریم

$$\oint_C F \cdot dr = 0 \quad (1.5 - c)$$



اگر دو نقطه دلخواه A و B روی خم C را در نظر بگیریم (شکل ۱.۶ - c). انتگرال (۱.۵ - c) را می توان به دو قسمت تقسیم کرد و چنین نوشت:

$$\int_{A \rightarrow B}^{C_1} F \cdot dr + \int_{B \rightarrow A}^{C_2} F \cdot dr = 0 \quad (1.7 - c)$$

در انتگرال مثبت علامت طول dr از A به B و در انتگرال دوم علامت منفی است. روی مسیر C_1 و در انتگرال دوم از B به A و روی مسیر C_2 است.

اگر در انتگرال دوم جای نقاط ابتدا و انتها را عوض کنیم و ترتیب انتگرال گیری را تغییر دهیم ممکن است dr با تغییر جهت می دهنده و انتگرال در یک علامت منفی ضرب می شود. بنا بر این رابطه (۱.۷ - c) نتیجه

$$\int_{A \rightarrow B}^{C_1} F \cdot dr = \int_{A \rightarrow B}^{C_2} F \cdot dr \quad (1.8 - c)$$

یعنی انتگرال از A به B برای مسیرهای C_1 و C_2 یکی است. اگر مسیر C و مسیرهای C_1 و C_2 دلخواه باشند رابطه (۱.۸ - c) می گوییم $\int_A^B F \cdot dr$ برای همه مسیرها یکسان است. ~~و فقط به~~ و فقط به نقاط ابتدا و انتها بستگی دارد. این یعنی آنکه نیازی

\vec{F} پاتیلار است. به این ترتیب شرط کافی برای گزاره ذکر شده بعد از رابطه (۱.۴-ع) نیز اثبات می شود. به طور خلاصه می توان گفت هر یک از شرایط زیر به صفای آن است که نیروی F پاتیلار است:

$$\vec{F} = -\vec{\nabla} V \quad a$$

$$\nabla \times \vec{F} = 0 \quad b \quad (1.9-ع)$$

$$\int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{r} = \text{مستقل از مسیر} \quad c$$

$$\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{r} = 0 \quad d$$

۳-۸- کاربردهای از روش پتانسیل

در این قسمت به بررسی چند تابع انرژی پتانسیل هم می پردازیم.

الف- نیروی ثابت-

اگر نیروی F مولفه های ثابتی داشته باشد، مستقیماً می توان

تعلقی صفرند و شرط $\nabla \times \vec{F} = 0$ به وضوح برقرار است. بنابراین

هر نیروی ثابتی پاتیلار است. شکل کلی انرژی پتانسیل برای نیروی $\vec{F} = F_x \hat{e}_x + F_y \hat{e}_y + F_z \hat{e}_z$ می توان به صورت زیر نشان داد:

$$\begin{aligned} V(x, y, z) &= -F_x(x-x_0) - F_y(y-y_0) - F_z(z-z_0) \\ &= -\vec{F}_0 \cdot (\vec{r} - \vec{r}_0) \end{aligned} \quad (11. - ع)$$

که در آن نقطه $(x_0, y_0, z_0) = \vec{r}_0$ مبدأ پتانسیل فرضی شده است. بنابراین

نیروی ثابت یا انرژی پتانسیل خطی نسبت به مختصات ملازم است.

به عنوان مثال برای نیروی $\vec{F} = -mg\hat{y}$ انرژی پتانسیل از رابطه (ک-۱۱۰) به صورت $V(x,y,z) = mgy + C$ درمی آید که برای خواننده آشناست. همچنین انرژی پتانسیل با بار q تحت اثر میدان الکتریکی یکتراخت $\vec{E} = E_0\hat{e}_n$ با استفاده از $V(x,y,z) = qE_0z + C$ در می آید.

بر آن $\vec{F} = qE_0\hat{e}_n$ است و انرژی پتانسیل آن به صورت $V(x,y,z) = qE_0z + C$ است.

ب- نیروی وابسته به مکان یکجبری -

هر نیرویی که به صورت $\vec{F} = F(x)\hat{e}_n$ باشد شرایط (۱-۲) و (۱-۳) را برقرار می کند، یعنی کران آن صفر است. چنانکه در بخش (ک-۶) به تفصیل دیدیم انرژی پتانسیل برای چنین دستگاهی به صورت $V = V(x) + C$ است که

$F(x) = -\frac{dV}{dx}$ در واقع با توجه به تعریف گرادیان می توان دید

$$-\vec{\nabla}V = \left(-\frac{dV}{dx}\right)\hat{e}_n = F(x)\hat{e}_n$$

به عنوان مثال با گرادیان گرفتن از پتانسیل فنر یعنی $V(x) = \frac{1}{2}kx^2$ نیروی $\vec{F} = -kx\hat{e}_n$ حاصل می شود.

ج- نوسانگر آینه ای ^{هالینگ} - ناهمبند.

فرض کنید ذره ای تحت اثر نیروی بازگرداننده زیر قرار داشته باشد

$$\vec{F} = -k_1 x \hat{e}_x - k_2 y \hat{e}_y - k_3 z \hat{e}_z \quad (111-c)$$

این زره در مبدأ مختصات در حال تعادل است، یعنی نیروی وارده بر آن در مبدأ مختصات صفر است. و اگر از این نقطه به هر طرف در سه راستای مختلف x, y, z که حرکت کند نیروی ~~وارده~~ وارده می‌خواهد آن را به نقطه تعادل بازگرداند. البته نیرو در سه راستای مختلف خواص یکسانی ندارد. در جهت x و y و z به گانه سه نیروی فیزی با فریب متفاوت k_1, k_2, k_3 و k_3 به هم وارد شده است و به همین جهت آن را نوسانگر ناهمسانگرد نامیده‌ایم. در حالت خاصی که $k_1 = k_2 = k_3$ نوسانگر همسانگرد می‌شود.

از رابطه (111-c) به وضوح می‌توان دید که گوی \vec{F} صفر است. F_x مشتق نسبت به x و مشتق F_y نسبت به y و مشتق F_z نسبت به z برای \vec{F} صفر می‌شود و به همین ترتیب برای مولفه‌های دیگر. برای یافتن انرژی پتانسیل دستگاه باید $V(x, y, z)$ را به تدریج بیابیم که

$$-k_1 x = -\frac{\partial V}{\partial x}$$

$$-k_2 y = -\frac{\partial V}{\partial y}$$

$$-k_3 z = -\frac{\partial V}{\partial z}$$

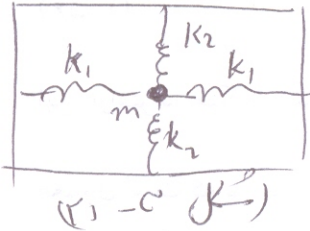
(112-c)

حل معادلات (112-c) با سه سهولت می‌توان به شکل زیر حدس زد

$$V(x, y, z) = \frac{1}{2} k_1 x^2 + \frac{1}{2} k_2 y^2 + \frac{1}{2} k_3 z^2 + C \quad (112-c)$$

اگر مبدأ پتانسیل V همان مبدأ مختصات بگیریم $C = 0$ خواهد بود. ~~برای بررسی این موضوع~~ حل معادلات حرکت و بررسی انواع حرکت برای

نوسانگر هارنگ دو وسیله‌ی را به فنل بعد مودرن می‌کنیم. برای آنکه
 جسمی از یک نوسانگر هارنگ تا هسانگر در درجه‌ی راسته باشد
 دستگاه شکل (ک-۱۲) را در نظر بگیریم.



در این دستگاه جرم m در مرکز یک قاپ
 مستطیل شکل با ω چرخش قرار داده است.
 اگر ضریب فنرهای افقی و عمودی متفاوت باشد

دستگاه تا هسانگر خواهد بود. خواننده می‌تواند به عنوان تمرینی
 از استفاده از روشهای تقریبی نشان دهد که انرژی پتانسیل دستگاه
 برای جابه‌جایی کوچک اثر وضعیتی تعادل در اولین تقریب از نوع رابطه
 (ک-۱۱) ~~است~~ (برون جمله x) است.

(- نیروی مرکزی -

نیروی \vec{F} را مرکزی گوییم اگر در محققات کردی به شکل زیر باشد

$$\vec{F} = F(r) \hat{e}_r \quad (۱۱۴-۱)$$

به بیان دیگر نیروی مرکزی است که در راستای شعاعی است
 یک مبدأ محققات خاص که آن را مرکز نیرو می‌نامند، باشد
 وانه از آن نیز فقط به فاصله از مرکز نیرو بستگی داشته باشد.
 برای آنکه از روش $\nabla \cdot \vec{F} = 0$ یا استیوار بودن نیروی مرکزی را بررسی
 کنیم لازم است شکل کلی کردن یک میدان برداری در محققات کردی را
 بدانیم. از این روش یا استیوار بودن نیروی مرکزی به اثبات می‌رسد. ما به
 جای آن، سعی می‌کنیم مستقیماً کار نیروی $F(r)$ را حساب کنیم و نشان

رابطه به مسیر بستگی ندارد یعنی از معیار (c-1.9) استفاده کنیم. به بیان دیگر مستقیماً سعی می‌کنیم انرژی پتانسیل یک نقطه از قفا را به دست آوریم.

برای این کار از تعریف مستقیم انرژی پتانسیل، رابطه (c-1.10) استفاده می‌کنیم. با استفاده از رابطه ... برای \vec{F} در مختصات قطبی داریم

$$V(r) = - \int_{r_0}^r (F(r) \hat{e}_r) \cdot (dr \hat{e}_r + r d\theta \hat{e}_\theta + r \sin\theta d\phi \hat{e}_\phi)$$

$$= - \int_{r_0}^r F(r) dr \quad (c-1.15)$$

چنانکه دیده می‌شود حاصل یک انتگرال یک‌متغیره r است. کافی است مسأله مسأله

یک بعدی تابع $V(r)$ را می‌یابیم به طوری که $F(r) = -\frac{dV}{dr}$ در این صورت

$$V(\vec{r}) = V(r) + c \quad (c-1.15)$$

به بیان دیگر انرژی پتانسیل نیز تابعی از مختصه r (فاصله از مرکز نیرو) است که منفی مشتق آن با $F(r)$ برابر باشد. همین که توانستیم بدون نیاز به دانستن مسیر زره و فقط با دانستن مختصه r در انتگرال $\int F \cdot dr$ را حساب کنیم نشان دهنده پایداری بودن نیروی F است. به بیان کلی تر اگر سعی کنیم انرژی پتانسیل را حساب کنیم، همین که این کار بدون دانستن مسیر زره قابل انجام باشد، به معنای پایداری بودن نیرو است.

مثال ۱- نوسانگر هارنگ سه بعدی همسانگرد.

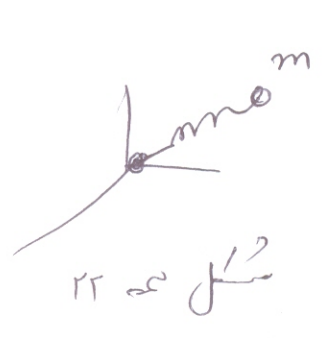
نیروی مرکزی $\vec{F} = -k\vec{r}$ را در نظر بگیرید. در این صورت $F(r) = -kr$

و است. از رابطه (c-1.15) داریم

$$V(r) = \frac{1}{2} kr^2 + c \quad (c-1.16)$$

اگر مبدأ مختصات را مبدأ پتانسیل نیز بگیریم $V(r) = \frac{1}{2} kr^2$

این مثال حالت خاص از فرسایشگرها هستند که نیروی $\vec{F} = -k_1\vec{r}_1 - k_2\vec{r}_2 - k_3\vec{r}_3 = -k\vec{r}$ است که در آن $k_1 = k_2 = k_3 = k$. در اینجا معادله حرکت در فرسایشگر
 مساوی است $m\ddot{\vec{r}} + k\vec{r} = 0$ به صورت $m\ddot{x} + kx = 0$



در می توانیم با مصادیق فیزیکی این دستگاه جرمی است که مثل فن شکل (۱۲-۲) در انتهای فنری به ضرب کا قرار گرفته در انتهای فنر به عمق a محققات متصل شده است.

اگر فرض کنیم طول طبیعی فنر ناخن است، نیروی $\vec{F} = -k(r-a)\hat{e}_r$ به صورت $\vec{F} = -k(r-a)\hat{e}_r$ خواهد بود. اگر طول طبیعی فنر a باشد نیرو به صورت $\vec{F} = -k(r-a)\hat{e}_r$ و پتانسیل به شکل $V(r) = \frac{1}{2}k(r-a)^2$ است، که در آن $V(a) = 0$ فرض شده است.

مثال ۲- نیروی عکس جذوری -

فرض کنیم در رابطه (۱۱۴-۲) داشته باشیم

$$F(r) = \frac{k}{r^2} \quad (115-2)$$

در این صورت با استفاده از رابطه (۱۱۵-۲) انرژی پتانسیل به صورت

$$V(r) = \frac{1}{2} \frac{k}{r^2} - \frac{1}{2} \frac{k}{r_0^2}$$

خواهد بود. فاصله r_0 مربوط به جایی است که پتانسیل آن صفر فرض شده است. برای چنین نیروی طبیعی است که r_0 را فاصله بسیار دور از مرکز نیرو بگیریم، یعنی فرض کنیم انرژی پتانسیل ذره وقتی در فاصله دور از مرکز نیرو است صفر است و با نزدیک شدن به آن تغییر می کند. در این صورت جمله $\frac{k}{r_0^2}$ را

در رابطه فوق کنار می برد و داریم

$$V(r) = \frac{1}{2} \frac{k}{r^2} \quad (118-2)$$

روشنال هم از نیروی عکس مجذوری، یکی نیروی الکتر و استیای بین بارهای q و q' است که برای آن $k = \frac{99}{4\pi\epsilon_0}$ و دیگری نیروی گرانشی بین جرمهای m و m' است که برای آن $k = -Gmm'$.

در فصل پنجم به تفصیل حرکت یک ذره تحت اثر نیروی عکس مجذوری را مطالعه خواهیم کرد. قبل در اینجا می توانیم برخی از نتایج قانون پایستگی انرژی را مثلاً برای نیروی گرانش بررسی کنیم.

به عنوان مثال فرض کنید می خواهیم حرکت \bullet پرتاب‌های را که از سطح زمین با سرعت اولیه v_0 به سمت بیرون زمین پرتاب می شود را با فرض چشم پوشی از نیروی مقاومت هوا به دست آوریم. اگر جرم پرتاب m و جرم زمین M فرض شود، از قانون پایستگی انرژی

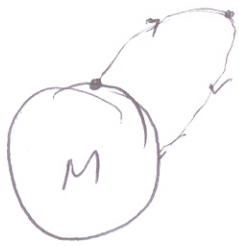
$$(c-10) \text{ داریم}$$

$$(c-11) \frac{1}{2}mv^2 - \frac{GmM}{r} = E$$

انرژی دستگاه را با استفاده از اطلاعات هنگام پرتاب می توان به دست آورد. به ازای $r=R$ و $v=v_0$ در نتیجه

$$(c-12) \frac{1}{2}mv_0^2 - \frac{GmM}{R} = \frac{1}{2}mv^2 - \frac{GmM}{r}$$

با استفاده از رابطه (c-12) می توان اندازه سرعت v را در هر فاصله از زمین به دست آورد. وقت کنید که این مسئله را \bullet در سه بعد در نظر بگیرید و \bullet پرتاب \bullet لزوماً شعاعی نیست. به عنوان مثال برای پرتاب‌های که مجدداً تحت اثر نیروی گرانش به زمین برمی گردند، شکل مسیر حدوداً شبیه چیزی



است که در شکل (۲۰-۲) نشان داده شده است.

برای بررسی کامل حرکت و یافتن شکل مسیر (و مدار)

پیدا کردن حداقل فاصله‌ای که پرتاب از زمین

شکل (۲۰-۲)

خواهد داشت) لازم است معادلات حرکت به طر

کامل حل شود. ~~با این وجود~~ برای وجودی تران اطلاعات مفیدی از قانون

پایستگی انرژی (۱۲۰-۲) به دست آورد.

فرض کنید می‌خواهیم به این درجه سردستی جسم می‌ترانند از میدان

جاذبه گرانشی زمین خارج شود. لازم چنین چیزی آن است که

~~در فواصل دور~~ جسم آنچنان انرژی داشته باشد که تا $r \rightarrow \infty$

بترانده برود. در فواصل دور پتانسیل $-\frac{GMm}{r}$ به صفر میل می‌کند. اگر

مقدار E در R رابطه (۱۱۹-۲) مثبت باشد به معنای آن است که

وقتی پرتاب کاملاً از زمین دور می‌شود ~~در فواصل دور~~ دارای انرژی

مثبت است. بنابراین حالت حدی برای خروج از میدان گرانشی

زمین $E=0$ است. با تکرار دادن این مقدار، از رابطه (۱۲۰-۲)

$$E = \frac{1}{2} m v_0^2 - \frac{GMm}{R} = 0 \quad (121-2)$$

سرعت اولیه پرتاب در این حالت با سرعت فرار یا v_e می‌نامیم.

$$v_e = \sqrt{\frac{2GM}{R}}$$

از رابطه (۱۲۱-۲) داریم

(۱۲۲-۲)

در سطح زمینی نیروی گرانش به صورت $F = mg = \frac{GMm}{R^2}$ است.

فنا برای $GM = gR^2$ و

$v_e = \sqrt{2gR}$ (۱۲-۱)

برای زمین $g = 9.81 \frac{m}{s^2}$ و $R = 6.4 \times 10^6 m$ در نتیجه $v_e = 11 \text{ km/s}$. پرتابه‌ای که قبل از فرود از جو زمین بتواند به چنین سرعتی دست یابد نهایتاً می‌تواند از حوزه جاذبه گرانشی زمین خارج شود.

از رابطه (۱۲-۱) می‌توان دید که هر چه جرم یک ستاره بزرگتر و شعاع آن کوچکتر باشد، سرعت فرار از آن بزرگتر است. حال سؤال این است که آیا سرعت فراری تارانتا هیرانه از زحل بزرگتر باشد. از نظریه نسبیت خاص می‌دانیم که هیچ سرعتی بالاتر از سرعت نور c امکان پذیر نیست. همچنین از نظریه‌های مربوط به تحول ستارگان می‌دانیم که هر ستاره‌ای بعد از آن که منابع سوخت هسته‌ای اش تمام شد (یعنی اتمهای سبک آن به هم می‌زنند و در دانه‌های سنگینی تر متولید کردند) دچار انقباض ناشی از گرانش می‌شود و در هم فرومی‌ریزد. به این پدیده ریزش می‌گویند. ستاره زماهی رمبیده در هم می‌سوزد که جاذبه گرانشی (کشش)ی داخلی آن، بخش‌های خارجی‌تر را در خود ببلعد و اشیاء ناشی از تولد انرژی در داخل ستاره نتواند مانع آن شود. حال فرض کنید ستاره‌ای به جرم M رمبیده شود و شعاع آن کاهش یابد. می‌خواهیم بدانیم به ازای چه شعاعی، سرعت فرار از آن با سرعت نور

برابر می‌شود. اگر در رابطه (۱۲-۱) قرار دهیم $v_e = c$ (چنین حرکتی بعد از آن که شعاع توانسته گفته می‌شود) (۱۲-۲) قرار دهیم $v_e = c$ (۱۲-۲) شعاع توانسته گفته می‌شود $R_{sc} = \frac{2GM}{c^2}$ (۱۲-۳)

وقتی شماره رصیده سرد و سفید آن از سفید گوارتر شده که هر چه سرد
 هیچ ذره‌ای حتی فوتون‌ها را که ذره نور است نمی‌تواند از آن خارج
 شود. به همین مرحله‌ای یک سیاهچاله گفته می‌شود. سیاهچاله هم
 نوع تابشی ندارد و نام آن نیز از همین خاصیت ناشی می‌شود. اما در واقع
 یک سیاهچاله میدان گرانشی بسیار قوی تولید می‌کند که می‌تواند بر
 حرکت اجسام پیرامون خود وقتی مسیر بزرگ شماره ذراتی مؤثر باشد.
 انتظار طبیعی ~~از یک سیاهچاله~~ ^{اثر فیه بیکه ان} ما این است که در آسمان
 اجرامی که در فاصله تکون طبیعی خود به مرحله سیاهچاله شدن رسیده‌اند
 وجود داشته باشد و بتوان به طور غیر مستقیم آنها را رصد کرد. در
 سال‌های اخیر تقاطع متعددی در آسمان به عنوان کاندیدای سیاهچاله
 تعیین شده‌اند. البته لازم به ذکر است که برای اجرام بسیار بزرگ
 که میدان گرانشی بسیار قوی است فیزیک نیروتنی (واقعاً معتبر نیست و
 با این نظریه دقیق‌تر که نسبت عام است استفاده کرد. در نظریه
 می‌توان نشان داد که نظریه نسبت عام در حد میدان‌های ضعیف تابشی
 مشابه مکانیک نیروتنی دارد. اما شایان توجه است که سفید گوارتر شده
 مکانی رابطه (۱۲۶-۱) به دست می‌آید.

۲-۹-۱- قانون کمبری یا سیگی انرژی -

تا (بسیار) ما فقط یک نیروی وابسته به مکان F که بر ذره‌ای

به جرم m وارد می‌شود را در نظر گرفتیم. اگر بیش از یک نیرو بر ذره

وارد شود قضیه کار انرژی که از قانون دوم نیوتن نتیجه شده بود

(۱۲۴-۲)

صورت زیر نوشته می شود

$$\Delta K = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{r} = W_F \quad (۱۲۵-۲)$$

در این رابطه $\vec{F} = \sum_i \vec{F}_i$ نیروی برآیند وارد بر ذره و W_F کار نیروی برآیند است. با استفاده از تعریف کار داریم

$$W_F = \int \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int (\vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \dots) \cdot d\vec{r} \\ = W_{F_1} + W_{F_2} + \dots \quad (۱۲۶-۲)$$

که در آن از ~~توزیع~~ توزیع پذیری ضرب داخلی در جمع برداری استفاده کرده ایم. در رابطه (۱۲۶-۲) برای راحتی از نوشتن حدود انتگرال ها و نیز مسیر انتگرال گیری

خود داری کرده ایم. اگر کلیه نیروهای وارد بر ذره پایداری باشند برای هر یک کار انجام شده ΔV مربوط به آن نیرو است. بنابراین در این حالت رابطه (۱۲۶-۲) به صورت زیر در می آید:

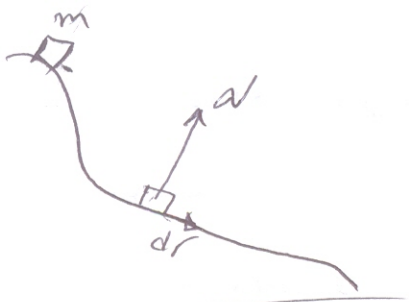
$$\Delta K = -\Delta V_1 - \Delta V_2 - \dots \quad (۱۲۷-۲)$$

که نتیجه اش را می توان به صورت $\Delta E = 0$ نوشت که در آن

$$E = K + V_1 + V_2 + \dots = \text{ثابت} \quad (۱۲۸-۲)$$

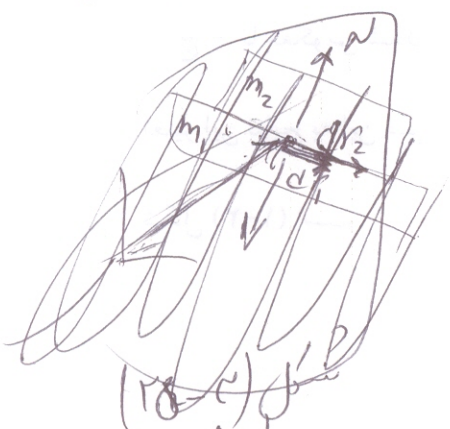
حال فرض کنیم ذره علاوه بر نیروهای پایداری تحت تأثیر نیروهای قوی نیز باشد. خود ~~شخصاً~~ شخصاً نه این مورد چندان نتیجه را تغییر نمی دهد، چرا که کار نیروهای قوی در تغییر پیکر شیئی یک دستگاه انرژی است. اجازه دهیم یک به یک موارد را بررسی کنیم. برای نیروی عمودی سطح، چنانچه می دانیم این نیرو هر مقدار داشته باشد بر سطح تماس در حجم عمود است.

از طرفی هر جابه جایی کوچک جسم در امتداد سطح تماس است و هم‌طور موضعی

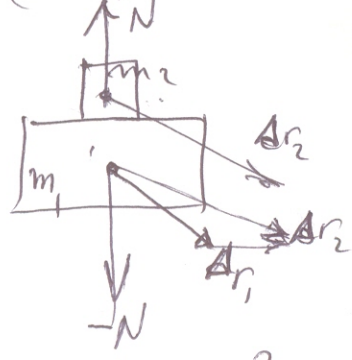


شکل (۲۴-۲)

بر نیروی عمود سطح عمود است. به عنوان مثال فرض کنید جسم کوچک m روی یک تپه صاف در پایین سر می‌خورد. چنانکه در شکل (۲۴-۲) می‌بینید در هر جابه جایی کوچک \vec{dr} در امتداد سطح عمود نظر، $\vec{n} \cdot \vec{dr}$ صفر است چون \vec{n} بنا بر ممانعت خود عمود بر سطح است. در حالت کلی تر که دو جسم در تماس با هم و هر دو در حال حرکت نسبت به یک ناظر باشند، چنانکه شکل (۲۵-۲) نشان می‌دهد فرض کنید جسم m_1 جابه جایی $\vec{\Delta r}_1$ و جسم m_2 جابه جایی $\vec{\Delta r}_2$ داشته باشند که هیچکدام بر \vec{n} عمود نیستند. اما مجموع کارها نیروی عمودی سطح که دو جسم بر هم وارد می‌کنند عبارت است از



شکل (۲۵-۲)



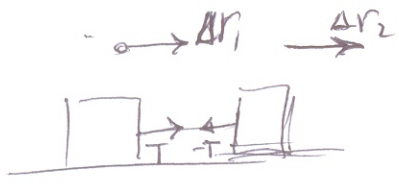
شکل (۲۵-۳)

$$\begin{aligned} \Delta W &= \Delta W_1 + \Delta W_2 \\ &= \vec{N} \cdot \vec{\Delta r}_2 + (-\vec{N}) \cdot \vec{\Delta r}_1 \\ &= N \cdot (\Delta r_2 - \Delta r_1) \quad (۱۲۹-۲) \\ &= N \cdot \Delta r = 0 \end{aligned}$$

به عبارت دیگر جابه جایی نسبی در جسم در تماس با هم فقط می‌تواند موازی سطح تماس باشد و بر \vec{n} عمود است.

نیروی کشش نخ تیر جیبی و صنعتی دارد. همواره نخ بین دو جسم اتصال برقرار می‌کند. مادامی که نخ کشیده نشده است جابه جایی دو جسم یکسان است و کار نیروی کشش نخ روی آن در انرژی می‌شود. به شکل

(۳-۲۶) توکم کنید. درستی



شکل (۲۶-۲)

$$\Delta W = \Delta W_1 + \Delta W_2 = T \cdot \Delta r + (-T) \cdot \Delta r = 0 \quad (۲-۱۳)$$

برای نیروی اصطکاک ایستایی کار از دو مورد فوق آسان تر است. در این حالت دو جسم در سکون نسبت به یکدیگر هستند و محل تماس آنها نسبت به هم ثابت ساکن است. بنابراین کار نیروی اصطکاک ایستایی آنها صفر است. یعنی در این حالت نیز نیروها متناهی است. قانون سوم نیوتن مادی و مختلف جهت است اما در جای جا (نسبت به یک ناظر خارجی) یکسان است.

صفر شدن کار نیروهای قوی نکته بسیار مهمی است. اگر این نکته نبود، قانون پایستگی انرژی صرفاً برای یک نیروی پائینوار، نتیجه ای ریاضی ناشی از اشتغال گیری اوی مدارات حرکت به شمار می رفت. برای

درشن شدن موهبتی به در مثال زیر توکم کنید

مثال ۱- فرض کنید در شکل (۲۶-۲) جسم از ارتفاع h بالای تپه مایل به پایین سر می خورد و سطح میز بدون اصطکاک است. سرعت جسم در پایین چقدر است؟

از قضیه کار انرژی برای این جسم داریم

$$\Delta K = W_{\text{وزن}} + W_{\text{N}} = -\Delta V_{\text{وزن}} + 0$$

بنابراین قانون پایستگی انرژی به صورت زیر هم با وجود نیروی

عمودی سطح نیز برقرار است

$$\frac{1}{2} m v^2 + mgh = E = \text{ثابت}$$

انرژی مکانیکی در بالا و پایین تپه ماکسور را در نظر بگیرید (دایره)

$$0 + mgh = \frac{1}{2} m v_f^2 \quad (120)$$

که v_f اندازه سرعت در پایین سطح است. از رابطه 120-120 حاصل می شود $v_f = \sqrt{2gh}$. وقت کنید که ما مسئله را به طور کامل

حل نکرده ایم و محاسبات جسم را به عنوان توابعی از زمان نمی شناسیم.

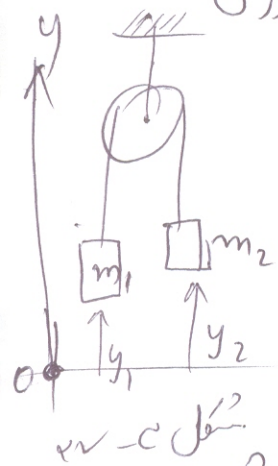
این کار در محل نیازمند آن است که معادلات ریاضی که شکل سطح را برای

توصیف می کنند به اشیاء. اما روش انرژی به کمک همگردها کار نبردهای

قدیمی ما را قادر می سازد اطلاعات مفیدی درباره حرکت، حتی بدون

حل کردن کامل معادلات حرکت به دست آوریم.

مثال 2 - ستاب ماسین آتود را با استفاده از قانون پایستگی انرژی



به دست آورده مطابق شکل 121-121 ماسین آتود از دو جسم تشکیل شده که به یک نخ

بعضی مرتباً آنه و هر دو با زمین برهم کنش نکرانند دارند.

هرگز هم از دو جسم تحت اثر نیروی کشش نخ نبردهایند. اما

با توجه به قید مسئله جمع کار نبردهای کشش نخ در کل از دو جسم انرژی می شود.

توصیف می شود خواننده این را با وقت نشان دهد. حال فرض کنیم مختصه

تائیم ~~همه~~ جسم ها را در y_1 باشد. از قانون پایستگی انرژی با توجه به هم

$$\frac{1}{2} m_1 v_1^2 + \frac{1}{2} m_2 v_2^2 + m_1 g y_1 + m_2 g y_2 = \text{ثابت} \quad (121-121)$$

با توجه به اینکه $v_1 = \dot{y}_1$ و $v_2 = \dot{y}_2$ و $\dot{y}_1 + \dot{y}_2 = \dot{y}$ داریم

$$\frac{1}{2} m_1 \dot{y}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{y}_2^2 + m_1 g y_1 - m_2 g y_2 = \text{ثابت} \quad (142-2)$$

اگر از طرفین این رابطه نسبت به زمان مشتق بگیریم، خواهیم داشت

$$\frac{1}{2} (m_1 + m_2) (2 \dot{y}_1 \ddot{y}_1) + (m_1 - m_2) g \dot{y}_1 = 0$$

که با ساده کردن نسبت به \dot{y}_1 و میانه داریم

$$\ddot{y}_1 = \frac{(m_1 - m_2) g}{m_1 + m_2} \quad (143-2)$$

نکته بسیار جالب آن است که حساب دستگاه را بدون نیاز به داشتن نیروی کشش می‌توانیم به دست آوریم.

حال فرض کنید جسی علاوه بر نیروهای پاستار و نیروهای قیدی

تحت اثر نیروهای غیر پاستاری مثل اصطکاک جنبشی و امثال آن

تیر پاستار در این حالت قضیه کار-انرژی به صورت زیر درمی‌آید

$$\Delta K = W_{\text{غیر پاستار}} + W_{\text{قیدی}} + W_{\text{پاستار}} \quad (144-2)$$

چون $W_{\text{قیدی}} = 0$ و $W_{\text{پاستار}} = -\Delta V$ ، به دست می‌آید

$$\Delta(K + \Delta V) = W_{\text{غیر پاستار}} \quad (145-2)$$

بنابراین مجموع انرژی جنبشی و انرژی پتانسیل در این حالت ثابت

نست و تغییر آن با $W_{\text{غیر پاستار}}$ مساوی است، یعنی

$$\Delta E = W_{\text{غیر پاستار}} \quad (146-2)$$

در این حالت تجربه ما با دستگاه‌های فیزیکی نشان می‌دهد که امکان تکرار انرژی مکانیکی دستگاه تغییر کند، بدون آنکه تغییرات انرژی در سطوح فیزیکی دستگاه محیط به وجود آمده باشد. مثلاً جسمی را در نظر بگیرید که روی یک میز افقی با سرعت اولیه حرکت می‌کند و بر اثر اصطکاک جنبشی با سطح میز نهایتاً می‌ایستد. در این مثال چون حرکت در یک سطح افقی صورت گرفته و پتانسیل تغییر نکرده است. اما انرژی جنبشی از مقدار اولیه $\frac{1}{2}mv^2$ به صفر کاهش یافته است.

بنابراین $E = -\frac{1}{2}mv^2$ حال آیا هیچ افتان فیزیکی دیگری نیفتاده و همه چیز مثل قبل است؟ پاسخ منفی است. می‌دانیم که اصطکاک

منجر به گرم شدن اجسامی که در حرکت نسبت به هم هستند می‌شود. بنابراین انرژی مکانیکی دستگاه تغییر کرده، اما در عوض جسم و محیط آن کمی گرم

شده‌اند. گرم شدن جسم و محیط را می‌توان به افزایش انرژی درونی آنها مربوط کرد. به بیان دقیق‌تر \bullet کاهش انرژی جنبشی \bullet و افزایش

انرژی درونی به معنای آن است که انرژی حرکت منظم ذرات تشکیل دهنده

جسم به انرژی حرکت نامنظم آنها تبدیل شده است. این مطلب ~~در~~ بیای

از قانون اول ترمودینامیک است، که بیانگر اصل پایستگی انرژی در حوزه‌ای است که از تحولات است که علاوه بر حرکت های مکانیکی مبارک گرمای بین دستگاه‌ها را نیز شامل می‌شود.

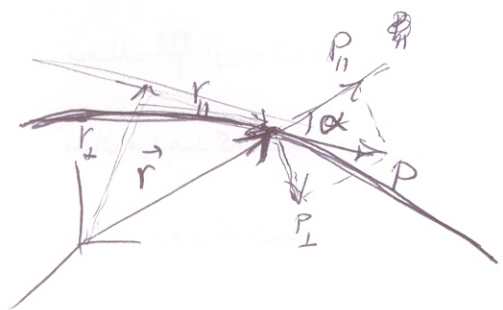
به طرز خلاصه می‌توان گفت در همه تحولات فیزیکی که در جهان

پیدایش می‌شود همواره شاهدیم که تغییر انرژی های شناخته

سره منجر به تحولاتی می شود که برای آنها نیز می توان صورتهای دیگری از تعنیر
انرژی را منظور داشت. به همین ترتیب همواره قادریم انواعی از انرژی
را به دستگاههای فیزیکی نسبت دهیم که قانون پایستگی انرژی به عنوان
یک اصل استوار فیزیکی با آنها بیانند. نکته حائز اهمیت آن است که با وجود
آنکه ~~دستگاه~~ ^{دستگاه} خاصه اصل پایستگی انرژی مکانیک نیوتنی است، اما
حوزه اعتبار آن بسیار فراتر از مکانیک نیوتنی است، به عبارتی که شامل
مکانیک ~~کوانتمی~~ ^{کوانتمی} تا ریزترین ابعاد مشاهده شده و نیز نظریه نسبیت،
همه نسبت خاص وجه نسبت تمام برای سه عتبات و میدانهای گرانجی بزرگ
نیز می شود. در حقیقت بیان صحیح مطلب این است که انرژی پایسته
است چون نظریه های فیزیکی مورد نظر ما چنین اقتضای دارند، بلکه
بیان درست آن است که کلیه مشاهدات و آزمایشهای ما مؤید آن هستند
که در تحولات ممکن و واقعی چیزی پایسته است که می توان نام انرژی
بر آن نهاد و جنبش فیزیکی آن "همه در حرکت به توان در" است. بر این
اساس، این نظریه های پیشنهادی هستند که باید چنان با انرژی سوزنده که
حادی اصل پایستگی انرژی باشند. تمام آنچه گفته شد برای قانون پایستگی
مکانیک خطی و مکانیک رادیکالی نیز صادق است که در بخشهای بعدی بیشتر
به آنها خواهیم پرداخت. در فصل های آینده و پس از تسلط به مکانیک
لاگرانژی خواهیم دید که قوانین پایستگی انرژی، مکانیک و مکانیک رادیکالی
در اصل به تبارهای بنیادی طبیعت تحت انتقال و دوران مربوط
هستند.

یادآوری می‌کنیم که هر قانون پاستگی بیانگر آن است که از میان بسیار
رودهای قابل تصور بخش بسیار کوچکی از آنها در عمل اتفاق می‌افتند.
قانون پاستگی بیامی ریاضی است برای تشخیص آن دسته رودهایی که
واقعاً اتفاق می‌افتند. مثالی بزرگیم. در ناپس‌های کارتری دیده‌اید
که مثلاً یک موش کوچک بر روی یک سر الاکتریکی می‌پرد و کتر به‌لی
که بر آن سر الاکتریکی نشسته است را تا آن سوی ابرها به آسمان می‌پرانند.
با گذر از سطحی از مکانیک کلاسیک می‌دانید که هرگز نمی‌توان با انرژی
مکانیکی اولیه که انرژی پتانسیل وزن یک موش است، کتر به‌لی را تا ارتفاع
صدها برابر ارتفاع اولیه موش به هوا پرتاب کرد. علت جذابیت این قضیه
ناپس‌های تخیلی نیز در همین است که رخدادی را به تصور می‌کنند که هرگز
در واقعیت امکان پذیر نیست. هر روز که می‌گذرد در آزمایشگاه
عظیف LHC در ساسکس در ۲۵ مایلیارد رخدادهای فیزیکی به ثبت می‌رسد
که در هیچ‌یک از قوانین پاستگی یا رسیده نقص نمی‌شود. هرگز رود با هم
برهم‌کنش نمی‌کنند که به‌رون هیچ تغییر دیگری انرژی آنها افزود، شده باشد.
قرن‌ها از پیدایش مکانیک نیوتنی گذشته است اما هرگز در هیچ آزمایشگاه
آزمایشی مشاهده نشده که در آن پاستگی انرژی نقص شده باشد.
سابقه مشاهده‌ها سید که یکی از تفنن‌های پاره‌ای از مبتکران در گذشته
و حال ساختن مدارهای ماسین‌های کار را می‌است. در برخی از کتابها
و نوشته‌ها که حواره‌هایی از ماسین‌های کار را می‌بینیم دیده می‌شود نوعاً چنین
حواره‌هایی در گذشته‌هایی از خود نقص قوانین فیزیکی را شامل می‌شوند.

در عمل نیز هرگز دنیای صنعت و فناوری شاهد ساختن ماشین کار دائمی نبوده است. یکی از نکاتی که اغلب در میان مردم عادی (واری به فهمی می شود مفهوم ترکیب انرژی است. اصل پستی انرژی هاگی از آن است که مافوق می ترسیم انرژی ها را به هم تبدیل کنیم. در صنایع انرژی کشورها فقط نوعی تبدیل صورت می گیرد. در نیروگاه حرارتی نوعی سوخت مصرف می شود، حرارت ترکیب می شود، ~~تولید~~ تبدیل ها انرژی حرارتی را به کار مکانیکی تبدیل می کنند در انجام کار مکانیکی به انرژی قابل انتقال الکتریکی تبدیل می شود. البته فعلاً وارد بحث های مربوط به تابان دوم ترمودینامیک ~~شود~~ و این که در هر یک از این فرایندها مقداری از انرژی به انرژی حرارتی تبدیل می شود نمی شود. آنچه می خواهیم تاکید کنیم آن است که در هیچ نیروگاهی، انرژی ساخته نمی شود. گاهی کسانی تصور می کنند انرژی هسته ای منبجی لایزال از انرژی است که وقتی آن را در قلب نیروگاه بگذاریم تا ابد به ما برسد و بعد این تصور همان قدر خطاست که یک آگهی تجاری ادعا کند نوعی باتری برای لوازم برقی ساخته است که تا ابد نیاز به تعویض ندارد!



شکل ۱۸-۵

۳-۱۰- تکانه زاویه ای - گشتاور

ذره ای به جرم m در نظر بگیریم که بر دایره

مکان لحظه ای آن مطابق شکل (ن-۱۸)

با m نشان داده شده و تکانه خطی آن

در لحظه مورد نظر \vec{p} است که بر مسیر حرکت

مماس است. بنا به تعریف بردار

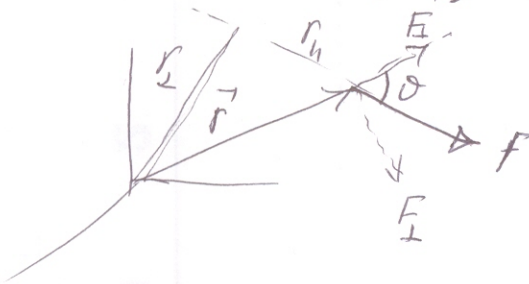
$$\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p} = m \vec{r} \times \vec{v} \quad (147-c)$$

را اندازه حرکت زاویه‌ای و یا "تکانه زاویه‌ای" ذره همانا مند. چنانکه در شکل (148-د) می‌توان دید ~~بزرگی بردار~~ مکانه زاویه‌ای به

$$|\vec{L}| = r p \sin \alpha = r p_{\perp} = r_{\perp} p \quad \text{صورت زیر است} \quad (148-c)$$

که در آن α زاویه بردارهای \vec{r} و \vec{p} است، p_{\perp} مؤلفه‌ای از \vec{p} است که بر \vec{r} عمود است و r_{\perp} مؤلفه‌ای از \vec{r} است که بر \vec{p} عمود است. توجه داشته باشید که بردار مکانه زاویه‌ای به غیر از مشخصات دینامیکی ذره به انتخاب مبدأ مختصات نیز بستگی دارد.

به گونه مشابه می‌توان بردار گشتا و رانیه نیز را نیز تعریف کرد.



شکل 149-د

فرض کنیم \vec{F} یکی از نیروهای وارد بر ذره‌ای به جرم m است که \vec{r} بردار مکان لحظه‌ای آن است. در لحظه مورد نظر گشتا و رانیه \vec{F} به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$\vec{\tau} = \vec{r} \times \vec{F} \quad (149-c)$$

بزرگی گشتا و رانیه F را نیز می‌توان مطابق شکل (149-د) و $\vec{\tau}$ به رابطه (148-د)

$$|\vec{\tau}| = r F \sin \theta = r F_{\perp} = r_{\perp} F \quad \text{به صورت زیر نوشت:} \quad (149-c)$$

که در آن F_{\perp} مؤلفه \vec{F} در راستای عمود بر \vec{r} و r_{\perp} مؤلفه \vec{r} در راستای عمود بر \vec{F} است. گشتا و رانیه مشابه مکانه زاویه‌ای به انتخاب مبدأ مختصات بستگی دارد. گشتا و رانیه گشتا و رانیه برای حرکت از نیروهای وارد بر ذره و برای برآینده آنها نیز محاسبه کرد. با توجه به خاصیت توزیع

ضرب خارجی در جمع برداری تراز نوشت:

$$\vec{\tau}_P = \vec{r} \times \vec{F} = \vec{r} \times \sum \vec{F}_i = \sum \vec{r} \times \vec{F}_i = \sum \vec{\tau}_i \quad (141-c)$$

رابطه افر نشان می دهد گشتاور نیروی براکینه جمع برداری گشتاورهای نزدیک است که به زره وارد می شود.

تا اینجا رو تعریف برای مکان زاده ای و گشتاور ارائه کردیم. اما این تعریف

چرا مفید هستند. برای این کار اجازه دهیم از رابطه (141-c) که تعریف

مکان زاده ای است نسبت به زمان مشتق بگیریم. با توجه به خاصیت ... برای مشتق گیری از ضرب خارجی رو بردار داریم

$$\frac{d\vec{\ell}}{dt} = \frac{d}{dt}(r \times p) = \frac{dr}{dt} \times p + r \times \frac{dp}{dt} \quad (142-c)$$

عمله اول سمت راست رابطه فوق $\vec{v} \times (m\vec{v})$ است که صفر می شود. جمله دوم

تر گشتاور نیروی براکینه وارد به زره است. بنابراین می توان گفت شکل

عبوری از ماتریس درم میزنیم به زبان گشتاور و مکان زاده ای به صورت

زیر قابل بیان است

$$\frac{d\vec{\ell}}{dt} = \vec{\tau} = \sum \vec{\tau}_i \quad (143-c)$$

همان طور که در انتهای بخش (143-c) برای نیرو و مکان گفتیم، در اینجا نیز می توانیم

از رابطه (143-c) چنین نتیجه گیری کنیم

$$\vec{\tau} = 0 \iff \vec{\tau} = 0 \quad (144-c)$$

یعنی شرط لازم و کافی برای پایداری مکان زاده ای آن است که گشتاور نیروی

براکینه وارد به زره صفر باشد. رابطه (144-c) برای حرکت از مولفه ها نیز

صاف است. مثلاً می توان نوشت

$$\tau_z = 0 \iff \dot{L}_z = 0 \quad (145-c)$$

یکی از موارد مهمی که قضیه فوق اهمیت پیدا می کند مربوط به نیروی مرکزی است. گشتا در نیروی مرکزی $\vec{F} = F(r)\hat{e}_r$ نسبت به مرکز نیرو

چنین است $\vec{\tau} = \vec{r} \times (F(r)\hat{e}_r)$
 $= r\hat{e}_r \times F(r)\hat{e}_r = 0$ (۱۴۶-۵)

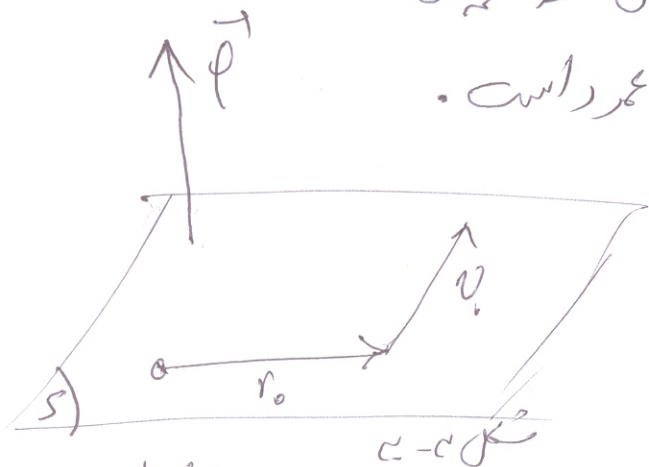
نبا برای از رابطه (۱۴۶-۵) نتیجه می شود که مکان زاویه ای ذره ای که تحت اثر نیروی مرکزی قرار دارد ثابت است، البته به شرط آنکه مبدأ مختصات همان مرکز نیرو گرفته شود.

(۱۴۷-۵) $\vec{F} = F(r)\hat{e}_r \Rightarrow \vec{l} = \text{ثابت}$

ثابت بودن بردار مکان زاویه ای در نتیجه هم در بردار، که در واقع منطبق است بر قوانین اول و دوم کپلر در مورد حرکت سیارات منظومه شمسی به دور خورشید. یادآوری می کنیم که نیروی گرانشی خورشید مرکزی حرکت از سیارات نیروی مرکزی و عکس مجذوری است. حال به بیان این دو نتیجه می پردازیم

الف - حرکت ناشی از نیروی مرکزی همواره در صفحه ای عمود است که

بر بردار مکان زاویه ای (ثابت) \vec{l} عمود است.



مبدأ مختصات را مطابق آنچه گفته شد

مرکز نیرو می گیریم و فرض می کنیم در لحظه

$t = t_0$ بردارهای مکان و سرعت ذره به ترتیب

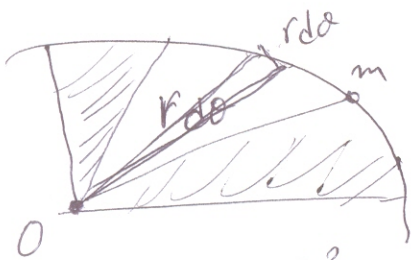
\vec{r}_0 و \vec{v}_0 باشد. بنا به تعریف مکان زاویه ای برای لحظه $t = t_0$

چنین است:

$$\vec{l} = m \vec{r}_0 \times \vec{v}_0$$

اگر صفحه‌ای که از \vec{r}_0 و \vec{v}_0 ساخته می‌شود مکانی شکل (۳-۲) صفحه‌ای باشد، بردار \vec{l} بر این صفحه عمود است. نشان می‌دهیم صفحه‌ی صفحه حرکت است. فرض کنیم بعد از زمان کوچکی Δt بردار مکان $\vec{r}_1 = \vec{r}_0 + \vec{v}_0 \Delta t$ باشد. روشن است که \vec{l} بردار \vec{r}_1 کماکان در صفحه‌ی است. حال اگر \vec{v}_0 تغییر سرعت ذره $\Delta \vec{v}$ مؤلفه‌ای عمود بر صفحه‌ی راسته باشد آنگاه بردار $\vec{v}_1 = \vec{v}_0 + \Delta \vec{v}$ نیز مؤلفه‌ای عمود بر صفحه خواهد داشت. در این صورت مکان را در صفحه

لحظه $t_1 = t_0 + \Delta t$ مؤلفه‌ای در صفحه‌ی خواهد داشت. چنین امری معایر ثابت بودن بردار مکان را در صفحه‌ی است. (با استدلال دیگری نیز می‌توان گفت بردار تغییر سرعت $\Delta \vec{v} = \frac{\vec{F}}{m} \Delta t$ در این مرکز بودن نیروی \vec{F} در صفحه‌ی است). به این ترتیب بردارهای \vec{r}_0 و \vec{v}_0 نیز در صفحه‌ی واقع هستند. اگر به همین ترتیب حرکت را در بازه‌های کوچک زمانی تقسیم کنیم بردار مکان ذره همواره در صفحه‌ی است و ذره از این صفحه خارج نمی‌شود.



شکل (۳-۲)

ب - نتایج دوم آن است که آنگاه

جا روبرو شدن سطح توسط شعاع حاصل حجم در صفحه حرکت ثابت است. شعاع حاصل خطی

است که حجم را به مرکز نیرو وصل می‌کند. بنابراین نتایج سطح جاروب

شده توسط شعاع حاصل در بازه‌های زمانی Δt مساوی، یکسان است. (شکل ۳-۲) این موضوع برای بازه زمانی Δt ممکن است نشان داده شده است. برای اثبات این نتایج از مختصات قطبی در صفحه حرکت استفاده می‌کنیم.

داریم

$$\vec{l} = m \vec{r} \times \vec{v} = m (r \hat{e}_r) \times (r \dot{\theta} \hat{e}_\theta + r \dot{\phi} \hat{e}_\phi) \quad (148-2)$$

$$= m r^2 \dot{\theta} \hat{e}_z$$

که در آن $\hat{e}_z = \hat{e}_r \times \hat{e}_\theta$ بردار یک عمود بر صفحه حرکت و در راستای \vec{l} است.
 بنابراین از مابین بودن مکان زاویه‌ای نتیجه می‌سُرد

$$l = m r^2 \dot{\theta} = \text{ثابت} \quad (149-2)$$

حال بیاییم آنگه جابجایی کرده توسط شعاع حامل θ حسیست. در شکل (۱۷-۱) سطح جابجایی شده در بازه بینهایت کوچک dt به شکل مثلثی که قاعده آن $r d\theta$ و ارتفاع آن r است نشان داده شده بنابراین $ds = \frac{1}{2} r^2 d\theta$

$$\frac{ds}{dt} = \frac{1}{2} r^2 \frac{d\theta}{dt} = \frac{l}{2m} = \text{ثابت} \quad (150-2)$$

و داریم

۱۱- روش احتمال

کلمه احتمال در مفهوم معمومی در روزمره به معنای آسفتگی و در مفهوم مختلفی است، اما در فیزیک ما از آن مفهوم دیگری را مراد می‌کنیم. چنانکه گفتم هر نظریه دینامیکی و از آن جمله مکانیک نیوتنی شامل دسته‌ای از معادلات دینامیک است که با توجه به شرایط معین تابع برای متغیرهای دینامیکی حل سُرده اما مشکل این است که در حالت کلی نمی‌توان حل‌های تحلیلی و تمیزی برای هر دسته‌ای از معادلات به دست آورد. معمولاً در همه نظریه‌های دینامیکی تعداد کمی مسئله وجود دارد که برای آنها حل تحلیلی وجود دارد. ~~معمولاً~~ می‌توان ارائه کرد. اما در ~~بسیاری~~ کنار این مسائل محدود می‌توان یک دسته نسبتاً بزرگ از مسائل را یافت که تفاوت آنها با مسئله دارای حل خوب ~~پیدا~~ است. در فیزیک به این تفاوت‌های کوچک احتمال می‌گویند.

اجازه دهید به مورد خاص مکانیک نیوتنی که فعلاً بیشتر با آن درگیر هستیم
 بپردازیم، البته تأکید می‌کنیم که روش احتمالاً کلی است و همان ایده را می‌تواند
 با تغییر در جزئیات برای هر نظریه دنیا مسکلی به کار برود. فرض کنید به ازای
 نیروهای مشخص که آنها را با F_i نشان می‌دهیم حل تحلیلی و آتی
 برای مختصات تعیین یافته یک مسئله معین راسته باشیم و آنها را با $q_n(t)$
 نشان دهیم. نیروهای F_i ممکن است فرمابع معینی از مختصات، سرعتها
 و سایر پارامترهای دستگاه و محیط باشند. حال فرض کنید که برای همان
 دستگاه نیروها $F_i' = F_i + \alpha G_i$ باشند که در آن α پارامتری کوچک و
 بدون بعد است. به جملات G_i که به نیروهای اولیه اضافه شده اند
 احتمال می‌گوییم. انتظار طبیعی ما این است که با وجود احتمال کوچک
 G_i حل مسئله نسبت به حالت بدون احتمال ($\alpha = 0$) چندان متفاوت
 نباشد. به عبارت دیگر حل مسئله جزئی نسبت به α $q_n'(t) = q_n(t) + \alpha f_n(t)$ باشد
 حال حل مسئله دارای احتمال (و یا محتمل شده) را در معادلات حرکت
 محتمل شده قرار می‌دهیم و کل معادلات را تا مرتبه مورد نظر تقریب نسبت
 به α سبک می‌دهیم. روشن است که در رتبه صفرم حل $q_n(t)$ با نیروهای
 F_i معادلات را ارضاء می‌کنند. اگر معادلات را تا مرتبه اول نسبت به α
 بنده داریم جواب احتمال مرتبه اول به دست می‌آید، تا مرتبه دوم،
 احتمال مرتبه دوم، الی آخر. معمولاً در عمل این کار را به طور مرحله‌ای
 و مرتبه به مرتبه انجام می‌دهیم. یعنی جواب احتمال مرتبه اول را در
 معادله قرار می‌دهیم و نتیجه را برای مرتبه دوم به دست می‌آوریم و به همین

ترتیب نامرحله در محوره θ می شود. به این کار ترتیب "محاسبه گام به گام" می گویند.

نوع دیگری از مسائل که به روش اختلالی حل می شود به این نحو است که برای یک دسته از معادلات حرکت که قادر نیستیم کلی ترین حل آنها را به دست آوریم، ابتدا یک حل مخصوص که حدس زدن آن آسان است را برای معادلات در نظر می گیریم. فرض کنیم چنین حلی برای معادلات $q_n(t)$ باشد. سپس فرض می کنیم حل دیگری که با این حل تفاوت اندکی دارد به صورت $q_n(t) + \delta q_n(t)$ باشد که کجیهای δq_n و مشتقهای آنها همگی در مقایسه با کجیهای اصلی q_n بسیار کوچک هستند. حال حل های اختلالی فوق را در معادلات حرکت قرار می دهیم و جملات را تا مرتبه اول نسبت به کجیهای کوچک δq_n بسط می دهیم. معادلاتی که به این طریق برای δq_n ها به دست می آید بسیار ساده تر از معادلات کلی هستند و حداقل حسن آنها این است که خطی اند، چرا که در به دست آوردن آنها از همه عبارتهای غیردور و بالاتر چشم پوشیده ایم. حال می توانیم معادلات δq_n ها را با شرایط اولیه معین مسئله حل کنیم. ~~این ترتیب را می توانیم به ترتیب اول نسبت به حل ساده~~ به دست آوریم. و ترتیب اختلالی مرتبه اول نسبت به حل ساده $q_n(t)$ را حساب کرد. با بسط حل ها برای مراتب بعدی علی الاصول این امکان وجود دارد که تقریب های بعدی را نیز حساب کرد.

در فصل های آینده به فراخور موضوع بحث برای مسائل (نیامیکی مختلف سعی خواصیم کرد نمونه های از کاربرد روش احتمال را ذکر کنیم. حال به یک مثال در این مورد وقت کنید.

مثال - معادله حرکت یک نوسانگر هماهنگ و همسانگرد را بر روش

احتمال حل کنید.

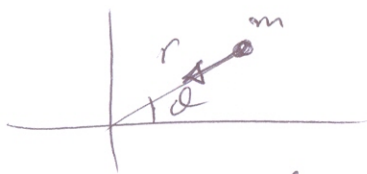
از جایی که در بخش (د - ۱۰) دانستیم آموختیم که برای نیروی مرکزی

حرکت به علاوه همای در صفت انجام می گیرد. نیروی $\vec{F} = -k\vec{r}$ برای

نوسانگر هارونگ همسانگرد نیز یک نیروی مرکزی است. فرض کنیم صفت

(۱۵۱) یا مختصات قطبی (r, θ) صفت حرکت باشد. (شکل ۵۲-۲)

معادلات حرکت در مختصات قطبی چنین است



شکل (۵۲-۲)

$$\begin{cases} F_r = m(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2) = -kr \\ F_\theta = m(2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta}) = 0 \end{cases} \quad (۱۵۱-۲)$$

معادلات حرکت (۱۵۱-۲) حل تحلیلی و دقیق دارند. اما در اینجا می خواصیم

این موضوع را تازیده بگیریم و آنها را بر روش احتمال حل کنیم. اگر معادلات (۱۵۱-۲) را به شکل ساده شده زیر بنویسیم:

$$\begin{cases} \ddot{r} - r\dot{\theta}^2 = -\omega^2 r \\ 2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta} = 0 \end{cases} \quad (۱۵۲-۲)$$

که در آن $\omega = \sqrt{k/m}$ است.
آنگاه

$$\begin{aligned} r &= R = \text{ثابت} \\ \dot{\theta} &= \omega = \text{ثابت} \Rightarrow \theta = \omega t + \theta_0 \end{aligned} \quad (۱۵۳-۲)$$

به سهولت می توان دید که حل فوق معادلات (۱۵۱-۲) را بر آورده می کند.

حل به حل دایره ای احتمالاً گویای حرکت دایره ای است.

اگر طرقتین معادله دوم (۱۵۲) را در ۲ ضرب کنیم، به دست می آید

$$(۱۵۴-۱) \quad 2r\dot{\theta} + r^2\ddot{\theta} = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt}(r^2\dot{\theta}) = 0 \Rightarrow r^2\dot{\theta} = \text{ثابت}$$

ثابت به دست آمده ^{متناسب با} ~~مستقیم~~ اندازه حرکت زاویه ای است که ثابت بودن

آن را در بخش (۱-۱) نشان دادیم. بنابراین

$$l = m r^2 \dot{\theta} = \text{ثابت} \quad (۱۵۵-۱)$$

اندازه ثابت در رابطه (۱۵۵-۱) را در حل خاص (۱۵۴-۱) به صورت

زیر می توان نوشت

$$l = m R^2 \omega \quad (۱۵۶-۱)$$

حال فرض کنیم حل دایره ای (۱۵۶-۱) به مقدار بسیار اندکی مختل شود. حل

مختل شده را به صورت زیر بنویسیم (صیح)

$$(۱۵۷-۱) \quad \begin{cases} r = R + \rho(t) & \rho \ll R \\ \dot{\theta} = \omega + \eta(t) & \eta \ll \omega \end{cases}$$

اگر حل مختل شده را در رابطه (۱۵۵-۱) قرار دهیم داریم

$$m(R + \rho)^2(\omega + \eta) = \cancel{m} R^2 \omega$$

$$\Rightarrow \left(1 + \frac{\rho}{R}\right)^2 \left(1 + \frac{\eta}{\omega}\right) = 1 \quad (۱۵۸-۱)$$

با توجه به آنکه $\frac{\rho}{R} \ll 1$ و $\frac{\eta}{\omega} \ll 1$ ، سمت چپ رابطه (۱۵۸-۱) را می توان به

دارد حاصل چنین است

$$1 + \frac{2\rho}{R} + \frac{\eta}{\omega} = 1 \Rightarrow \frac{\eta}{\omega} = -\frac{2\rho}{R} \quad (۱۵۹-۱)$$

حال این بار حل مختل شده (۱۵۷-۱) را در معادله اول (۱۵۲-۱) قرار می دهیم

با توجه به ثابت بودن R، مستقیماً از ۲ نقطه حاصل می آید و داریم

$$\ddot{\theta} - (R+\mu)(\omega+\eta)^2 = -\omega^2(R+\mu) \quad (150-c)$$

عبارت ساده‌تر را در دست می‌آوریم

$$\Rightarrow \ddot{\theta} - R\omega^2 \left(1 + \frac{\mu}{R}\right) \left(1 + \frac{\eta}{\omega}\right)^2 = -R\omega^2 \left(1 + \frac{\mu}{R}\right) \quad (151-c)$$

با سبب دادن جمله‌ت‌ها مرتبه اول نسبت به $\frac{\eta}{\omega}$ و $\frac{\mu}{R}$ ، عبارتهای مربوط به مرتبه صفرم، یعنی $-R\omega^2$ از طرفین حذف می‌شود. آنچه باقی می‌ماند عبارتهای خطی نسبت به اختلافهای μ و η است. (این نکته یک روش اطمینان از درستی می‌سبب است. باید جمله‌ت مرتبه صفرم حذف شوند و آنچه باقی می‌ماند نسبت به اختلاف خطی باشد). نتیجه چنین است

$$\ddot{\theta} - R\omega^2 \left(\frac{\mu}{R} + \frac{2\eta}{\omega}\right) = -R\omega^2 \frac{\mu}{R} \quad (151-c)$$

با استفاده از رابطه (159-c) به دست می‌آید

$$\ddot{\theta} + 4\omega^2 \theta = 0 \quad (152-c)$$

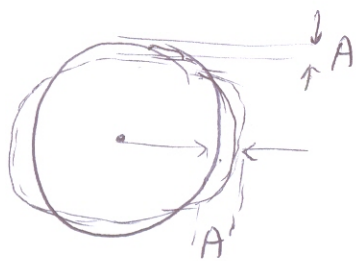
بر این ترتیب به نتایج نسبتاً ساده‌ای برای اختلال اضافه شده به حرکت دایره‌ای به دست آوردیم. معادله (152-c) معادله حرکت نوسانگر هماهنگ ساده‌ای با بسامد (2ω) است. حل معادله (152-c) به صورت زیر است

$$\theta(t) = A \sin(2\omega t + \varphi)$$

که A دامنه نوسان (θ) است. بنابراین مختصه φ به شکل زیر با زمان عوض می‌شود

$$r(t) = R + A \sin(2\omega t + \varphi)$$

بنابراین مسیر حرکت دایره‌ای است که در هر دور حرکت دو بار شعاع آن کوچک و بزرگ می‌شود. شکل (152-c) نمای از این حرکت را نشان می‌دهد.



شکل (۴-۱۵۳)

تجزیه و تحلیل دقیق این مسئله نشان می‌دهد
 که حل معادلات (۱۵۲-۱) یک بیضی است
 که مبدأ مختصات در مرکز آن قرار دارد.
 نتیجه‌ای که از روش اختلال به دست می‌آید
 کم و بیش خواص اصلی حرکت بیضی ذکر شده را
 بیان می‌کند.

گاهی به این شیوه اختلالی حل مسئله خطی سازی نیز گفته می‌شود.
 معادلات اصلی حرکت نسبت به متغیرهای r و θ یعنی معادلات (۱۵۲-۱)
 خطی نیستند، اما معادلاتی که برای اختلال کاربرد است آمد یعنی (۱۵۲-۱)
 و (۱۵۲-۲) هر دو خطی هستند.