

نوسانگر هماهنگ

۱.۳ مقدمه

یکی از معمولترین انواع فراوان پدیده‌های حرکتی که در زندگی روزمره مشاهده می‌کنیم، حرکت تناوبی است: کدوکی کسه روی تاب بازی می‌کند، بالا و پایین آمدن کشندها (جزر و مدها)، تکان خوردن درخت در باد، و مانند آنها. در سیستمهای ساده، حرکت تناوبی یا نوسانی در صورتی می‌تواند رخ دهد که سیستم موضع تعادلی داشته و نیرویی وجود داشته باشد که هر گاه سیستم از حال تعادل خارج شد، گرایشش به بازگرداندن آن به حالت تعادل باشد. به خاطر اهمیت منحصر به فردی که حرکت نوسانی دارد، فصلی جداگانه را به مطالعه این حرکت اختصاص داده‌ایم. در فصلهای بعدی نیز در فرصتهایی به نتایج مان در این فصل رجوع خواهیم کرد.

۲.۳ نیروی بازگرداننده خطی. حرکت هماهنگ

ساده‌ترین و اساسیترین نوع نیروی بازگرداننده حالت خطی است. نمونه چنین نیرویی عبارت است از نیرویی که ریسمان یا فنری کشسان وارد می‌آورد و از قانون هوک پیروی می‌کند

$$F = -k(X - X_e) \quad (1.3)$$

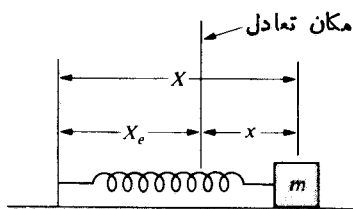
در اینجا X طول کلی فنر، و X_e طول فنر قبل از کشیدگی یا در حالت تعادل است. ثابت تناسب k سفتی نامیده می‌شود. کمیت $X - X_e$ عبارت است از جابه‌جایی از حالت تعادل (به ازای $F = 0$). جابه‌جایی را به x نشان می‌دهیم، از این رو قانون هوک را به صورت زیر می‌نویسیم

$$F(x) = -kx \quad (2.3)$$

اگر چنین نیرویی بر جسمی به جرم m ، مثلاً، مطابق شکل ۱.۳، بر قطعه جسمی واقع بر سطح افقی بدون اصطکاک وارد آید، از قانون دوم نیوتون، $m\ddot{x} = -kx$ ، یا

$$m\ddot{x} + kx = 0 \quad (3.3)$$

به دست می‌آید. بسا معادلهٔ دیفرانسیل حرکت از نوع بالا در بسیاری از مسائل فیزیکی سروکار پیدا می‌کنیم. در مثال خاصی که اینجا به کار می‌بریم، ثابتهای m و k به ترتیب به جرم جسم و سفتی فنر مربوط می‌شوند، و جابه‌جایی x عبارت است از فاصله. همان‌طور که بعداً خواهیم دید، در آونگ نیز با همین معادله روبه‌رو می‌شویم. در آنجا جابه‌جایی یک زاویه است، و ثابتهای مربوطه عبارت‌اند از شتاب گرانی و طول آونگ. در اینجا نیز، در انواع خاصی از مدارهای الکتریکی، این معادله کاربرد پیدا می‌کند، در آنجا ثابتها باز نمای پارامترهای مدارند و کمیت x نمایانگر جریان یا ولتاژ الکتریکی است. معادلهٔ (۳.۳) را می‌توان به چند راه حل کرد. این معادله مثالی از دستهٔ مهمی از معادلات دیفرانسیل به نام معادلات دیفرانسیل خطی با ضرایب ثابت به شمار می‌آید. بسیاری



شکل ۱.۳ مدل نوسانگر هماهنگ خطی.

۱. معادلهٔ مرتبهٔ n کلی از این نوع به صورت زیر است

$$c_n \frac{d^n x}{dt^n} + \dots + c_2 \frac{d^2 x}{dt^2} + c_1 \frac{dx}{dt} + c_0 x = b(t)$$

اگر $b = 0$ معادله را همگن می‌نامند. کلیترین جواب این معادله شامل n تابع و n ثابت انتگرال‌گیری به نام ضرایب توابع است. تمام این توابع و n ثابت ضروری‌اند تا جواب در شرایط مرزی دلخواه صدق کند.

از معادلات دیفرانسیل فیزیک، اگر نگوییم همه آنها، معادلات دیفرانسیل مرتبه دوم اند. برای حل معادله (۳.۳) روش آزمون را به کار خواهیم برد که در آن تابع e^{qt} جواب آزمون است، q ثابتی است که باید تعیین شود. در واقع، اگر $x = e^{qt}$ یکی از جوابهای معادله باشد، باید به ازای تمام مقادیر t داشته باشیم

$$m \frac{d^2}{dt^2} e^{qt} + k e^{qt} = 0$$

که با مشتق گیری و حذف عاملهای مشترک، به معادله کمکی زیر تبدیل می شود

$$mq^2 + k = 0$$

یعنی $q^2 = -k/m$ ، بنابراین q موهومی است

$$q = \pm i \sqrt{\frac{k}{m}} = \pm i \omega_0$$

که $i = \sqrt{-1}$ ، و ماکوتاه نویسی زیر را به معادله وارد کرده ایم

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (4.3)$$

بنابراین روش آزمونی ما دو جواب به شکل ریاضی $e^{i\omega_0 t}$ و $e^{-i\omega_0 t}$ می دهد. معنی این دو جواب چیست؟ برای پاسخ دادن به این پرسش، کمی از مطلب اصلی دور می شویم تا راجع به تابع نمایی مختلط e^{iu} اندکی صحبت کنیم.

بنابر قضیه اولر، این تابع نمایی مختلط بر حسب توابع مثلثاتی عادی، به کمک روابط زیر بیان می شود

$$e^{iu} = \cos u + i \sin u \quad (5.3)$$

$$e^{-iu} = \cos u - i \sin u$$

عبارتهای زیر معادل رابطه های بالا هستند

$$\cos u = \frac{e^{iu} + e^{-iu}}{2} \quad (5.3 \text{ الف})$$

$$\sin u = \frac{e^{iu} - e^{-iu}}{2i}$$

به علاوه، یکی از خاصیت‌های معادلات دیفرانسیل خطی که به آسانی می‌توان آن را آزمود، این است که اگر $x_1(t)$ و $x_2(t)$ جوابهای شناخته شده معادله بر حسب متغیر مستقل t باشند، در این صورت هر ترکیب خطی $C_1x_1 + C_2x_2$ نیز یکی از جوابهای آن است. ثابتهای C_1 و C_2 اختیاری‌اند: [با جای‌گذاری مستقیم می‌توان درستی این حکم را تحقیق کرد: در حالت مورد نظر داریم

$$m \frac{d^2}{dt^2}(C_1x_1 + C_2x_2) + k(C_1x_1 + C_2x_2) \\ = C_1(m\ddot{x}_1 + kx_1) + C_2(m\ddot{x}_2 + kx_2) = 0$$

چرا که x_1 و x_2 جواب‌اند.]

حاصل هرچه تا اینجا گفتیم این است که می‌توانیم جواب عمومی معادله دیفرانسیل خطی خود را به صورت ترکیب خطی زیر بیان کنیم

$$x(t) = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} \quad (6.3)$$

معادل آن به صورت زیر در می‌آید

$$x(t) = A \cos \omega_0 t + B \sin \omega_0 t \quad (7.3)$$

که در آن $C_+ = \frac{1}{2}(A - iB)$ و $C_- = \frac{1}{2}(A + iB)$. می‌خواهیم $x(t)$ و A و B حقیقی باشند، بنابراین C_+ و C_- کمیت‌های مزدوج مختلط‌اند. بالاخره، راه سوم بیان جواب را با بهره‌گیری از تساوی مثلثاتی $\cos(\alpha - \beta) = \cos \alpha \cos \beta + \sin \alpha \sin \beta$ می‌بایم در نتیجه داریم

$$x(t) = A \cos(\omega_0 t - \varphi) \quad (8.3)$$

که $A = A \cos \varphi$ و $B = A \sin \varphi$ ، به طوری که

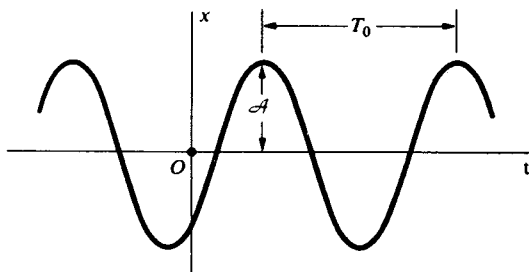
$$A^2 + B^2 = A^2 \sin^2 \varphi + A^2 \cos^2 \varphi = A^2$$

و

$$B/A = A \sin \varphi / A \cos \varphi = \sin \varphi / \cos \varphi = \tan \varphi$$

حرکتی فیزیکی که جواب ریاضی ما آن را نشان می‌دهد عبارت است از یک نوسان سینوسی مربوط به جاب‌جایی x (شکل ۲.۳). این حرکت را حرکت هماهنگ می‌گویند.

۱. به جای حروف ایتالیک، حروف تحریری را به کار خواهیم برد تا کمیت‌های مختلط را تمیز دهیم.



شکل ۲۰۳ نمودار جابه‌جایی بر حسب زمان در نوسانگر هماهنگ.

بیشینه جابه‌جایی را دامنه نوسان می‌نامند؛ دامنه نوسان در معادله (۸.۳) عبارت است از ثابت A یا از معادله (۷.۳) کمیت $(A^2 + B^2)^{1/2}$ است. ω بسامد زاویه‌ای نامیده می‌شود. دوره تناوب، T_0 ، زمان نوسان لازم برای پیمودن یک دور کامل است، یعنی زمانی که طی آن آرگومان جمله‌های سینوسی و کسینوسی درست به اندازه 2π افزایش می‌یابد. بنا بر این

$$2\pi = T_0 \omega_0$$

$$T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}} \quad (9.3)$$

بنابر تعریف، بسامد خطی عبارت است از تعداد دورها در واحد زمان. این کمیت را با نماد f_0 نشان می‌دهند، لذا

$$2\pi f_0 = \omega_0 \quad (10.3)$$

$$f_0 = \frac{1}{T_0} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (11.3)$$

به کار بردن کلمه «بسامد» هم برای بسامد زاویه‌ای و هم بسامد خطی متداول است، معمولاً از خود متن برمی‌آید که کدام یک از آنها مورد نظر است. یکی بسامد خطی (دور در ثانیه یا s^{-1}) به افتخار هاینریش هرتز، که اولین بار وجود امواج رادیویی را نشان داد، هرگز (Hz) می‌گویند.

ثابتهای حرکت و شرایط اولیه

عبارتهای مربوط به جابه‌جایی نوسانگر هماهنگ به صورت توابعی از زمان، یعنی معادلات (۶.۳)، (۷.۳)، و (۸.۳)، هر کدام شامل دو ثابت دلخواه اند؛ این ثابتهای به ترتیب عبارت اند از: C_+ و C_- ، A ، B و A ، φ و φ . مقادیر این ثابتهای به شرایط اولیه مربوط می‌شود. بنابراین، اگر آن قطعه در شکل ۱۰۳، در ابتدا به اندازه x_0 جابه‌جا شده باشد، و به آن در زمان

در $t = 0$ سرعت \dot{x} داده شود، آنگاه در معادله (۷.۳) می‌بینیم که $x_0 = A$ به کمک مشتق‌گیری داریم $\dot{x}(t) = -A\omega_0 \sin \omega_0 t + B\omega_0 \cos \omega_0 t$ بنا بر این $\dot{x}_0 = B\omega_0$ و عبارت کامل مربوط به جابه‌جایی چنین می‌شود

$$x(t) = x_0 \cos \omega_0 t + \frac{\dot{x}_0}{\omega_0} \sin \omega_0 t \quad (12.3)$$

عبارت $A = (A^2 + B^2)^{1/2} = (x_0^2 + \frac{\dot{x}_0^2}{\omega_0^2})^{1/2}$ دامنه نوسان است. ثابتهای مختلط از

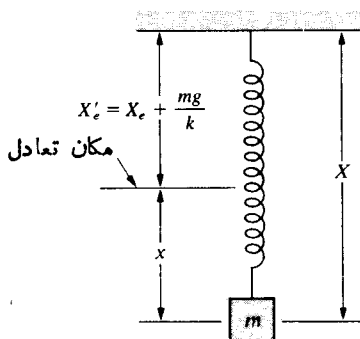
عبارتهای $C_- = \frac{1}{2}(x_0 + i\frac{\dot{x}_0}{\omega_0})$; $C_+ = \frac{1}{2}(x_0 - i\frac{\dot{x}_0}{\omega_0})$ به دست می‌آیند، و ثابت فاز عبارت است از $\varphi = \tan^{-1}(\dot{x}_0/x_0\omega_0)$.

اثر نیروی ثابت خارجی بر نوسانگر هماهنگ

فرض کنید همان فنر نموده شده در شکل ۱.۳ به طور قائم قرار گیرد و همان جرم m را نگه دارد (شکل ۳.۳). اکنون نیروی کل عمل‌کننده با افزودن وزن mg به نیروی بازگرداننده حاصل می‌شود

$$F = -k(X - X_e) + mg \quad (13.3)$$

جهت مثبت پایین سوست. مانند قبل، به جای $X - X_e$ کمیت x را قرار می‌دهیم در نتیجه معادله بالا به صورت $F = -kx + mg$ در می‌آید. اما، بهتر است که متغیر x به نحو دیگری، یعنی، به عنوان جابه‌جایی از وضعیت تعادل جدید X'_e که با قراردادن $F = 0$ در معادله (۱۳.۳) به دست می‌آید، تعریف شود: $0 = -k(X'_e - X_e) + mg$ که از اینجا خواهیم داشت $X'_e = X_e + mg/k$. حال جابه‌جایی را به صورت زیر تعریف می‌کنیم



شکل ۳.۳ حالت قائم در نوسانگر هماهنگ.

$$x = X - X'_e = X - X_e - mg/k$$

با قرار دادن x در معادله (۱۳.۳)، بعد از انجام کمی عملیات جبری به دست می آوریم

$$F = -kx$$

بنابراین معادله دیفرانسیل حرکت دوباره به صورت زیر درمی آید

$$m\ddot{x} + kx = 0$$

و جواب آن بر حسب x که به تازگی تعریف کردیم با جواب به دست آمده در حالتی که فنر در وضعیت افقی بود، یکسان است. اینک ناگفته پیداست که هرگاه نیروی خارجی ثابتی بر نوسانگر هماهنگ وارد آید فقط مکان تعادل را جابه جا می کند. اگر جابه جایی x از مکان تعادل جدید اندازه گیری شود، معادله حرکت بدون تغییر باقی می ماند.

مثالها

۱۰۳ وقتی به فنر سبکی قطعه جسمی به جرم m به طور قائم آویخته شود، طول فنر به اندازه D_1 افزایش پیدا می کند. اگر قطعه جسم به اندازه D_2 از وضعیت تعادل به پایین کشیده شده و در لحظه $t = 0$ رها شود، پیدا کنید: (الف) حرکت حاصل، (ب) سرعت قطعه جسم وقتی به نقطه تعادل باز گشته و در حال عبور از آن نقطه است، و (ج) شتاب قطعه جسم در بالای حرکت نوسانی آن.

حل: ابتدا برای مکان تعادل داریم

$$F_x = 0 = -kD_1 + mg$$

که x مثبت به پایین سو اختیار شده است. از اینجا ثابت سفتی به دست می آید

$$k = \frac{mg}{D_1}$$

می توانیم بسامد زاویه ای نوسان را از رابطه زیر بیابیم

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{g}{D_1}}$$

معادله حرکت را به شکل $x(t) = A \cos \omega_0 t + B \sin \omega_0 t$ بیان خواهیم کرد. بنابراین:

$$\dot{x} = -A\omega_0 \sin \omega_0 t + B\omega_0 \cos \omega_0 t$$

$$x_0 = D_2 = A, \quad \dot{x}_0 = 0 = B\omega_0, \quad B = 0$$

از این رو معادله حرکت بر حسب کمیت‌های داده شده با رابطه زیر بیان می‌شود

$$x(t) = D_1 \cos\left(\sqrt{\frac{g}{D_1}} t\right) \quad (\text{الف})$$

توجه کنید که جرم m در این عبارت نهایی ظاهر نمی‌شود. پس سرعت عبارت است از

$$\dot{x}(t) = -D_1 \sqrt{\frac{g}{D_1}} \sin\left(\sqrt{\frac{g}{D_1}} t\right)$$

و شتاب چنین خواهد بود

$$\ddot{x}(t) = -D_1 \frac{g}{D_1} \cos\left(\sqrt{\frac{g}{D_1}} t\right)$$

هنگامی که قطعه جسم از مکان تعادل به بالا سو عبور می‌کند، آرگومان جمله سینوسی $\pi/2$ است (یک چهارم دوره تناوب)، بنابراین

$$\dot{x} = -D_1 \sqrt{\frac{g}{D_1}} \quad (\text{مرکز}) \quad (\text{ب})$$

در بالاترین نقطه جا به جایی، آرگومان جمله کسینوسی عبارت است از π (یک دوم دوره تناوب)، که از اینجا به دست می‌آید

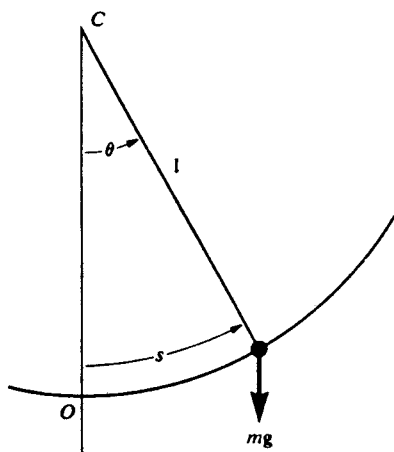
$$\ddot{x} = D_1 \frac{g}{D_1} \quad (\text{در بالا}) \quad (\text{ج})$$

توجه به این نکته ضروری است که در حالت $D_1 = D_2$ ، شتاب پایین سو در بالاترین نقطه جا به جایی درست برابر g است. به این معنی که، این قطعه جسم در آن لحظه به خصوص، در حال سقوط آزاد است؛ یعنی، فنر بر قطعه جسم نیرویی وارد نمی‌آورد.

۴.۴ آونگ ساده. آونگ به اصطلاح ساده، شامل «گوی» کوچکی است به جرم m که در انتهای نخ سبکی به طول l که کش نمی‌آید تاب می‌خورد (شکل ۴.۳). حرکت در امتداد کمانی دایره‌ای است که، مطابق شکل، با زاویه θ مشخص می‌شود. نیروی بسازگرداننده عبارت است از مؤلفه وزن mg که در راستای افزایش θ در امتداد مسیر حرکت وارد می‌آید: $F_s = -mg \sin \theta$. اگر گوی را یک ذره بگیریم، معادله دیفرانسیل حرکت عبارت است از

$$m\ddot{\theta} = -mg \sin \theta$$

حال $s = l\theta$ ، و، به ازای مقادیر کوچک θ ، بسا یک تقریب مناسب: $\sin \theta = \theta$. بنابراین،



شکل ۴۰۳ آونگ ساده.

پس از حذف m از طرفین و بازآرایی جمله‌ها، می‌توانیم معادله دیفرانسیل حرکت را بر حسب θ یا s به صورت زیر بنویسیم

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{l}\theta = 0 \quad \ddot{s} + \frac{g}{l}s = 0$$

اگر چه مسیر حرکت به جای اینکه در امتداد خط راستی باشد، در مسیری منحنی صورت می‌گیرد، معادله دیفرانسیل حرکت از نظر ریاضی با معادله نوسانگر هماهنگ خطی، معادله (۳.۳)، با قراردادن کمیت g/l به جای k/m ، یکسان است. از این رو، تا آنجا که تقریب $\sin \theta \approx \theta$ برقرار باشد، می‌توانیم نتیجه بگیریم که بسامد زاویه‌ای حرکت هماهنگ ساده عبارت است از

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{g}{l}}$$

دوره تناوب آن چنین خواهد بود

$$T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi\sqrt{\frac{l}{g}}$$

جالب است به این نکته توجه کنیم که هرگاه در فرمول بالا طول l را یک دوره تناوب خیلی نزدیک به دو ثانیه، یعنی نیم دوره تناوب آن یک ثانیه، به دست می‌آید. به بیان دقیقتر، برای یک نیم دوره تناوب یک ثانیه‌ای، به نام «آونگ ثانیه»، طول دقیق با قراردادن $T_0 = 2s$ در معادله بالا و حل آن بر حسب l ، به دست می‌آید. وقتی g بر حسب m/s^2

بیان شود، مقدار عددی l مساوی g/π^2 به دست می آید. در سطح دریا و در عرض جغرافیایی 45° مقدار شتاب گرانی عبارت است از $g = 9.80662 \text{ m/s}^2$. بدین ترتیب، طول آونگ ثانیه در آن محل می شود: $0.99936 \text{ m} = 9.80662 / 9.8696$.

۳.۳ ملاحظات مربوط به انرژی در حرکت هماهنگ

ذره ای را تحت تأثیر نیروی بازگرداننده خطی $F_x = -kx$ در نظر بگیرید. کاری را که نیروی خارجی F_{ex} برای به حرکت درآوردن ذره از وضعیت تعادل ($x = 0$) تا موضع x انجام می دهد، محاسبه کنیم. داریم $F_{ex} = -F_x = kx$ ، بنا بر این

$$W = \int_0^x F_{ex} dx = \int_0^x kx dx = \frac{k}{2} x^2$$

در مورد فنری که از قانون هوک پیروی می کند این کار به صورت انرژی پتانسیل، $W = V(x)$ ، در فنر ذخیره می شود، که

$$V(x) = \frac{1}{2} kx^2 \quad (14.3)$$

بدین ترتیب بنا بر تعریف V ، داریم: $F_x = -dV/dx = -kx$. بنا بر این وقتی ذره ای حرکت هماهنگ انجام می دهد، انرژی کل آن از جمع انرژی جنبشی و پتانسیل به دست می آید، یعنی

$$E = \frac{1}{2} m\dot{x}^2 + \frac{1}{2} kx^2 \quad (15.3)$$

این معادله جمع بندی حرکت نوسانگر هماهنگ به طریقی نسبتاً بنیادی است: انرژی جنبشی بر حسب متغیر سرعت از درجه دوم و انرژی پتانسیل بر حسب متغیر تغییر مکان از درجه دوم است. اگر جز نیروی بازگرداننده نیروهای دیگری بر ذره وارد نیایند، انرژی کل ثابت است.

هر گاه بخواهیم معادله حرکت ذره را پیدا کنیم می توانیم کار خود را با معادله انرژی (۱۵.۳) آغاز کنیم. با حل این معادله بر حسب سرعت

$$\frac{dx}{dt} = \pm \left(\frac{2E}{m} - \frac{k}{m} x^2 \right)^{1/2} \quad (16.3)$$

که می توان از آن انتگرال گرفت و t را به صورت تابعی از x به شکل زیر به دست آورد

$$t = \int \frac{dx}{\pm [(2E/m) - (k/m)x^2]^{1/2}} = \mp (m/k)^{1/2} \cos^{-1}(x/A) + C \quad (17.3)$$

که در آن C ثابت انتگرال گیری و A دامنه است که از رابطه زیر به دست می آید

$$A = \left(\frac{2E}{k}\right)^{1/2} \quad (18.3)$$

با حل معادله انتگرال گیری شده بر حسب x به صورت تابعی از x ، همان رابطه ای را می یابیم که در بخش پیش یافتیم، با این تفاوت که حالا مقدار صریحی برای دامنه در اختیار داریم. همچنین می توانیم از طریق یافتن نقاط برگشت (عطف) حرکت که در آنجا $\dot{x} = 0$ ، دامنه را مستقیماً از معادله انرژی (۱۵.۳) به دست آوریم؛ مقدار x باید بین $(2E/k)^{1/2}$ و $-(2E/k)^{1/2}$ باشد تا x حقیقی بماند. شکل ۵.۳ نمایانگر این مطلب است. همچنین از معادله انرژی پسی می برسیم که حداکثر مقدار سرعت، که آن را v_{max} می نامیم، در $x = 0$ رخ می دهد. به این ترتیب، می توان نوشت

$$E = \frac{1}{2}mv_{max}^2 = \frac{1}{2}kA^2 \quad (19.3)$$

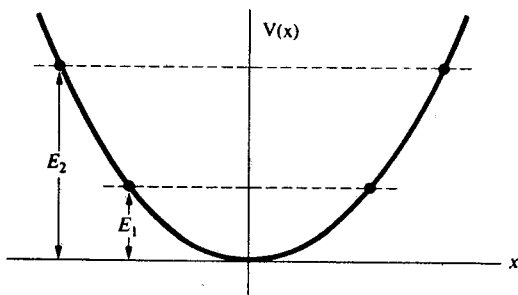
همچنان که ذره نوسان می کند، انرژی جنبشی و پتانسیل به طور پیوسته تغییر می کنند. انرژی کل ثابت در مرکز، $x = 0$ و $\dot{x} = \pm v_{max}$ ، به تمامی به شکل انرژی جنبشی، و در نقاط مرزی، $\dot{x} = 0$ و $x = \pm A$ ، به تمامی به صورت انرژی پتانسیل است.

مثال

۳.۳ تابع انرژی آونگ ساده. انرژی پتانسیل آونگ از عبارت زیر به دست می آید

$$V = mgh$$

که h فاصله قائم از تراز مرجع (که آن را وضعیت تعادل اختیار می کنیم) است. به ازای



شکل ۵.۳ نمودار تابع انرژی پتانسیل سهموی نوسانگر هماهنگ. نقاط برگشت (عطف) که دامنه را مشخص می کنند برای دو مقدار مختلف انرژی کل نشان داده شده اند.

تغییر مکانی به اندازه θ ، شکل ۴.۳، می بینیم که: $h = l - l \cos \theta$ ، از این رو

$$V(\theta) = mgl(1 - \cos \theta)$$

در اینجا بسط سری کسینوسی را به صورت $\dots + \frac{\theta^4}{4!} - \frac{\theta^2}{2!} + 1 = \cos \theta$ می نویسیم، لذا به ازای مقادیر کوچک θ ، به طور تقریبی داریم: $\cos \theta = 1 - \theta^2/2$. پس از جانمایی

$$V(\theta) = \frac{1}{2}mgl\theta^2$$

یا، به بیانی مشابه، چون $s = l\theta$

$$V(s) = \frac{1}{2} \frac{mg}{l} s^2$$

بنابراین، تا تقریب اول، تابع انرژی پتانسیل بر حسب متغیر تغییر مکان، از درجه دوم است. انرژی کل، بر حسب s عبارت است از

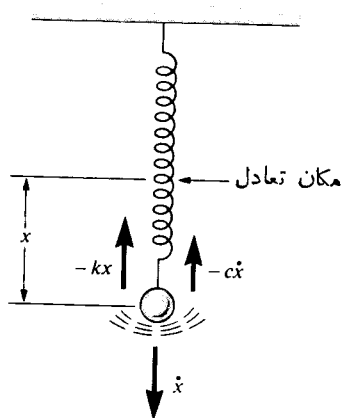
$$E = \frac{1}{2}ms^2 + \frac{1}{2} \frac{mg}{l}s^2$$

که با گزارة کلی مربوط به انرژی نوسانگر هماهنگ، که در بالا پیرامون آن بحث کردیم، سازگار است.

۴.۳ حرکت هماهنگ میرا

چون در تحلیل قبلی خود از نوسانگر هماهنگ نیروهای اصطکاکی را به حساب نیاورده ایم، به نحوی به تحلیلی ایده آل و دور از واقعیت دست زده ایم. این نیروها همواره در سیستم مکانیکی به نحوی حضور دارند. به همین ترتیب، در مدار الکتریکی همیشه مقدار معینی مقاومت وجود دارد. برای ارائه مدلی خاص جسمی به جرم m را در نظر می گیریم که از فزنی به سفتی k آویخته شده است. فرض خواهیم کرد که نیروی ترمزی چسبنده ای وجود دارد که تغییرات آن با سرعت به طرد خطی صورت می گیرد، مانند نیرویی که مقاومت پس کشی هوا در سرعت های کم ایجاد می کند.^۱ این نیروها در شکل ۴.۳ نشان داده شده اند. اگر x جا به جایی نسبت به وضعیت تعادل باشد، در این صورت نیروی بازگرداننده عبارت خواهد بود از $-kx$ ، و نیروی ترمزی $-cx$ که c ثابت تناسب است. بدینسان،

۱. در بسیاری از موقعیتهای مقاومت پس کشی غیر خطی واقعیت است؛ ولی حل معادلات حرکت خیلی دشوارتر است و در اینجا به بررسی آنها نخواهیم پرداخت.



شکل ۶۰۳ مدل نوسانگر هماهنگ میرا.

معادله دیفرانسیل حرکت به صورت $m\ddot{x} = -kx - c\dot{x}$ درمی آید، یا

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = 0 \quad (۲۰.۳)$$

مانند حالت نامیرا از جواب آزمونی به صورت تابع نمایی e^{qt} بهره می گیریم. این تابع جواب معادله است، اگر به ازای تمام مقادیر t داشته باشیم

$$m \frac{d^2}{dt^2} e^{qt} + c \frac{d}{dt} e^{qt} + k e^{qt} = 0 \quad (۲۱.۳)$$

به عبارت دیگر، e^{qt} جواب معادله دیفرانسیل خواهد بود اگر q در معادله کمکی صدق کند. معادله کمکی با انجام مشتق گیری و حذف عامل مشترک e^{qt} در معادله فوق، به صورت زیر به دست می آید

$$mq^2 + cq + k = 0 \quad (۲۲.۳)$$

ریشه ها از روی فرمول معروف معادله درجه دوم به دست می آیند

$$q = \frac{-c \pm (c^2 - 4mk)^{1/2}}{2m} \quad (۲۳.۳)$$

بسته به مقدار مبین $c^2 - 4mk$ ، از نظر فیزیکی سه حالت متمایز وجود دارد:

۱. $c^2 - 4mk > 0$ قند میرایی

۲. $c^2 - 4mk = 0$ میرایی بحرانی

۳. $c^2 - 4mk < 0$ کند میرایی

در خصوص این سه حالت به طور جداگانه بحث خواهیم کرد.

۱. در حالت تند میرایی، q دو مقدار (منفی) حقیقی مختلف دارد، که آنها را $-\gamma_1$ و $-\gamma_2$ می نامیم

$$q_1 = -\frac{c}{2m} + \left(\frac{c^2}{4m^2} - \frac{k}{m} \right)^{1/2} = -\gamma_1$$

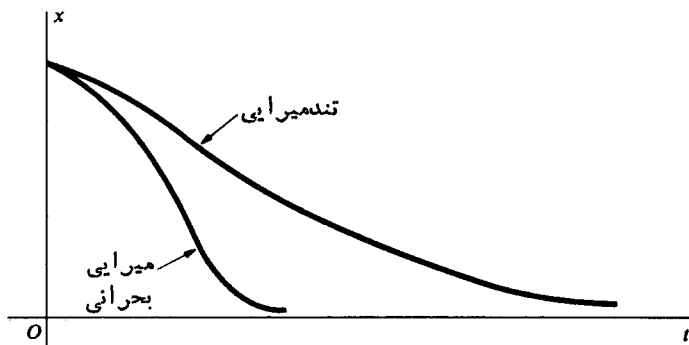
$$q_2 = -\frac{c}{2m} - \left(\frac{c^2}{4m^2} - \frac{k}{m} \right)^{1/2} = -\gamma_2$$

بنابراین جواب عمومی ترکیبی خطی است به صورت

$$x(t) = A_1 e^{-\gamma_1 t} + A_2 e^{-\gamma_2 t} \quad (۲۴.۳)$$

ثابت‌های A_1 و A_2 از روی شرایط اولیه تعیین می‌شوند. چون هر دو جمله فروافت‌نمایی را نشان می‌دهند، حرکت فیزیکی نیز از نوع فروافت‌نمایی با دو ثابت فروافت متفاوت به شمار می‌آید. اگر به این سیستم یک جا به‌جایی اولیه داده شود، بدون نوسان به وضعیت تعادل باز می‌گردد، یعنی غلبه با نیروی میران است که از انجام هرگونه حرکت دوره‌ای جلوگیری می‌کند (نمودار شکل ۷.۳).

۲. در حالت میرایی بحرانی دو ریشه مساوی اند: $q_1 = q_2 = -c/2m = -\gamma$. بدینسان فقط یک تابع، یک فروافت‌نمایی $e^{-\gamma t}$ ، به عنوان جواب معادله دیفرانسیل حرکت در اختیار داریم. لذا باید تابع دیگری را بیابیم که در معادله حرکت صدق کند تا بدین ترتیب جوابی عمومی شامل دو تابع مختلف و دو ثابت متفاوت تشکیل دهیم؛ منظور از ضرورت یافتن این تابع آن است که جواب باید درخور شرایط مرزی دلخواه (جا به‌جایی و سرعت اولیه) باشد. برای یافتن جواب عمومی می‌توانیم به معادله دیفرانسیل اصلی (۲۰.۳)



شکل ۷.۳ نمودارهای جا به‌جایی بر حسب زمان برای حالت‌های تند میرایی و میرایی بحرانی نوسانگر هماهنگ.

بر گردیم، و با قرار دادن $c^2/4m = k = \gamma^2 m$ ، که شرطی برای ریشه‌های مساوی q به‌شمار آید، آن را بازنویسی کنیم. از آنجا به دست می‌آوریم $m(\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \gamma^2 x) = 0$ ، که پس از حذف m می‌توانیم از آن به صورت زیر فاکتورگیری کنیم

$$\left(\frac{d}{dt} + \gamma\right)\left(\frac{d}{dt} + \gamma\right)x = 0$$

حال قرار می‌دهیم $u = \gamma x + dx/dt$ ، و در این صورت

$$\left(\frac{d}{dt} + \gamma\right)u = 0$$

یا $du/dt = -\gamma u$. از انتگرال گرفتن این عبارت داریم: $\ln u = -\gamma t + A'$ ، یا

$$u = Ae^{-\gamma t}$$

که A' ثابت انتگرال‌گیری است و $A = \ln A'$. در این صورت، بنا بر تعریف u داریم $Ae^{-\gamma t} = \gamma x + dx/dt$ یا

$$A = \left(\gamma x + \frac{dx}{dt}\right)e^{\gamma t} = \frac{d}{dt}(xe^{\gamma t})$$

آنگاه از انتگرال‌گیری دوم به عبارت $At + B = xe^{\gamma t}$ می‌رسیم که B ثابت دوم انتگرال‌گیری است. سرانجام، از حل این معادله بر حسب x به جواب عمومی زیر می‌رسیم

$$x(t) = (At + B)e^{-\gamma t} = Ate^{-\gamma t} + Be^{-\gamma t} \quad (25.4)$$

بنابراین تابع دیگری که جستجویش می‌کردیم عبارت است از حاصلضرب $te^{-\gamma t}$ ، که باز نمای نوعی حرکت کاهش یا بنده است. جواب عمومی ما نشان می‌دهد که، مانند حالت تند میرایی، حرکت غیرنوسانی است (نمودار شکل ۷.۳). اگر به جا به‌جایی اولیه‌ای به‌سیستم داده شود، به‌طورمجانبی به وضعیت تعادل باز می‌گردد. میرایی بحرانی یا میرایی تقریباً بحرانی، در مواردی معین، نظیر تعلیق‌های مکانیکی، بهینه‌ی بازگشت به‌موضع تعادل را به‌بار می‌آورند.

۳. اگر ثابت مقاومت c چندان کوچک باشد که $c^2 < 4mk$ ، حالت کند میرایی را داریم. در این حالت کمیت $c^2 - 4mk$ در معادله (۲۳.۳) منفی است؛ در نتیجه دو مقدار q اعداد مختلط‌اند. بهتر است آنها را به شکل زیر بیان کنیم

$$q_1 = -\frac{c}{2m} + i\left(\frac{k}{m} - \frac{c^2}{4m^2}\right)^{1/2}$$

$$q_2 = -\frac{c}{2m} - i\left(\frac{k}{m} - \frac{c^2}{4m^2}\right)^{1/2}$$

حالا با کوتاه نویسی زیر آشنا شویم

$$\omega_d = \left(\frac{k}{m} - \frac{c^2}{4m^2} \right)^{1/2} = (\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2} \quad (26.3)$$

که $\omega_0 = (k/m)^{1/2}$ و $\gamma = c/2m$ در این صورت

$$q_1 = -\gamma + i\omega_d$$

$$q_2 = -\gamma - i\omega_d$$

بنابراین جواب عمومی معادله حرکت را می توان به صورت ترکیب خطی زیر نوشت

$$x(t) = C_+ e^{(-\gamma + i\omega_d)t} + C_- e^{(-\gamma - i\omega_d)t} \quad (27.3)$$

$$= e^{-\gamma t} (C_+ e^{i\omega_d t} + C_- e^{-i\omega_d t})$$

می بینیم که عبارت مختلط داخل پرانتز عیناً نظیر رابطه ای است که برای نوسانگر هماهنگ نامیرا به دست آمد، که در معادله (۶.۳) ω_d را به جای ω_0 قرار داده ایم. در نتیجه، می توانیم جواب عمومی را بر حسب توابع مثلثاتی به صورت زیر بیان کنیم

$$x(t) = e^{-\gamma t} (A \cos \omega_d t + B \sin \omega_d t) \quad (28.3)$$

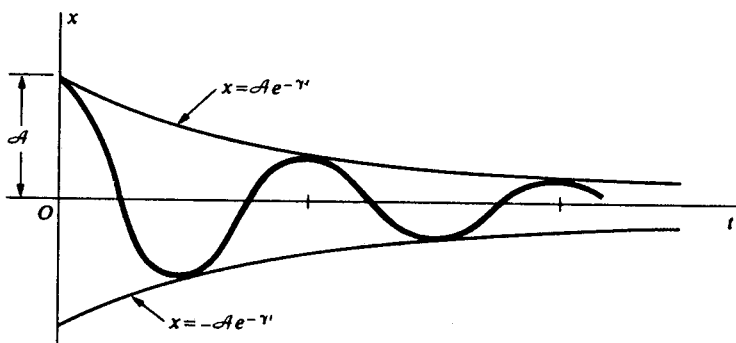
$$x(t) = e^{-\gamma t} A \cos(\omega_d t - \varphi) \quad (29.3)$$

که در آنها ثابتهای C_+ ، C_- ، A ، B ، A ، φ و به همان طریق حالت نامیرا به هم مربوط می شوند $C_{\pm} = (A \mp iB)/2$ ، $A^2 + B^2 = A^2$ ، $\tan \varphi = B/A$

شاید با ملاحظه معادله (۲۹.۳)، بتوان به بهترین وجهی حرکت فیزیکی را تفسیر کرد. می بینیم که حرکت به وسیله حاصلضرب فروافت نمایی و نوسان سینوسی به سامد زاویه ای ω_d مشخص می شود. چون بنا بر معادله (۲۶.۳) ω_d کمتر از ω_0 است، وجود میرایی باعث می شود که نوسان، کندتر از آنچه در غیاب میرایی می بایست باشد، صورت گیرد. دوره تناوب متناظر آن، T_d ، عبارت است از دوره تناوب طبیعی نوسانگر هماهنگی با حرکت آزاد همراه با میرایی

$$T_d = 2\pi/\omega_d = 2\pi/(\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2} \quad (30.3)$$

نمودار حرکت در شکل (۸.۳) نشان داده شده است. در معادله (۲۹.۳) می بینیم که دو منحنی مشخص شده با $x = Ae^{-\gamma t}$ و $x = -Ae^{-\gamma t}$ پوش منحنی حرکت را تشکیل می دهند، زیرا ضریب کسینوس مقادیری بین $+1$ و -1 و نیز $+1$ و -1 را می پذیرد، که در هر یک از این نقاط منحنی حرکت پوش را لمس می کند. به همین ترتیب، نقاط تماس با فاصله زمانی نصف دوره تناوب $T_d/2$ از یکدیگر فاصله دارند. اما، این نقاط کاملاً



شکل ۸۰۳ نمودار جا به جایی بر حسب زمان در نوسانگر هماهنگ کندمیرا.

هم پیشینه‌ها و کمینه‌های جا به جایی نیستند. خواننده باید نشان دهد که فاصله زمانی پیشینه‌ها و کمینه‌ها نیز عملاً همین مقدار است. در یک دوره تناوب کامل دامنه با ضریب $e^{-\gamma T}$ کاهش می‌یابد؛ همچنین، در زمان $\gamma^{-1} = 2m/c$ دامنه با ضریب $e^{-1} = 0.3679$ فرو می‌افتد. به‌طور خلاصه، تحلیل ما از نوسانگر هماهنگی که آزادانه حرکت می‌کند نشان داده است که حضور میرایی از نوع خطی باعث می‌شود این نوسانگر، که حرکت اولیه به آن داده شده است، سرانجام در وضعیت تعادل به سکون بر گردد. برگشت به حالت تعادل چه نوسانی باشد، چه نباشد، به مقدار میرایی بستگی دارد. شرط بحرانی، که با عبارت $c^2 = 4mk$ تعیین می‌شود، حالتی حدی از مد غیر نوسانی بازگشت را مشخص می‌کند.

تعلیقات مکانیکی

سیستمی مکانیکی را با میرایی خطی در نظر بگیرید. به ازای مقادیر معینی از ثابت میرایی c و سفتی k ، معیار تعیین نوع میرایی مقدار جرم است. اگر سیستم به ازای جرم بحرانی معین m_{crit} ، میرای بحرانی شود، داریم $c^2 = 4km_{crit}$. در این صورت مبین عبارت است از

$$c^2 - 4km = 4k(m_{crit} - m)$$

بدینسان بسته به اینکه جرم کمتر یا بیشتر از m_{crit} باشد، سیستم به ترتیب تندمیرا یا کندمیرا خواهد شد. در این صورت، در سیستم تعلیق اتومبیل (فترها و کمک فترها) افزایش بار (مسافرین) باعث می‌شود که سیستم به کندمیرایی یا نوسانی گرایش پیدا کند، حال آنکه کاهش بار به وضعیت خشکتر (سفت‌تر)، و غیر نوسانی می‌انجامد.

ملاحظات مربوط به انرژی

انرژی کل نوسانگر هماهنگ میرا از مجموع انرژیهای جنبشی و پتانسیل به دست می‌آید

$$E = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 + \frac{1}{2} k x^2$$

به طوری که قبلاً گفتیم، این انرژی درمورد نوسانگر نامیرا ثابت است. از عبارت بالا نسبت به t مشتق بگیریم

$$\frac{dE}{dt} = m \dot{x} \ddot{x} + k x \dot{x} = (m \ddot{x} + k x) \dot{x}$$

حال معادله دیفرانسیل حرکت عبارت است از $m \ddot{x} + c \dot{x} + k x = 0$ یا $m \ddot{x} + k x = -c \dot{x}$. بنابراین درمورد آهنگ زمانی تغییر انرژی کل می‌توانیم بنویسیم

$$\frac{dE}{dt} = -c \dot{x}^2$$

می‌بینیم که مشتق زمانی انرژی کل عبارت است از حاصلضرب نیروی میران و سرعت. چون این کمیت همواره صفریا منفی است، انرژی کل پیوسته کاهش می‌یابد، و مانند دامنه، سرانجام بسیار ناچیز می‌شود. انرژی به صورت گرمای اصطکاکی ناشی از مقاومت چسبنده درمقابل حرکت، تلف می‌شود.

مثالها

۴.۴ سیستم تعلیق اتومبیلی به‌طور بحرانی میرا می‌شود، و دوره تناوب نوسان آزاد آن بدون میرایی یک ثانیه است. اگر سیستم در ابتدا به اندازه x_0 جابه‌جا شده باشد، و با سرعت اولیه صفر رها شود، جابه‌جایی را در $t = 1$ s بیابید.

حل: برای میرایی بحرانی داریم $\gamma = 2\pi/T_0 = \omega_0 = c/\sqrt{2m} = (k/m)^{1/2}$. چون $T_0 = 1$ s، بنابراین در این حالت $\gamma = 2\pi \text{ s}^{-1}$. حال عبارت کلی مربوط به جابه‌جایی درمورد میرایی بحرانی، معادله (۲۵.۳)، به صورت $x(t) = (At + B)e^{-\gamma t}$ است، از این رو به ازای $t = 0$ ، داریم $x_0 = B$. با مشتق‌گیری، داریم $\dot{x}(t) = (A - \gamma B - \gamma At)e^{-\gamma t}$ که می‌دهد $0 = A - \gamma B = \dot{x}_0$ ، از این رو در مسئله ما: $A = \gamma B = \gamma x_0$. به همین ترتیب، عبارت

$$x(t) = x_0(1 + \gamma t)e^{-\gamma t} = x_0(1 + 2\pi t)e^{-2\pi t}$$

جابه‌جایی بر حسب تابعی از زمان است. به ازای $t = 1$ s، به دست می‌آوریم: $x_0(1 + 2\pi)e^{-2\pi} = x_0(7.28)e^{-6.28} = 0.0136x_0$. بازگشته است.

۵.۴ بسامد نوسانگر هماهنگ میرا نصف بسامد همان نوسانگر بدون میرایی است. نسبت

بیشینه نوسانهای متوالی را بیابید.

حل: داریم $\omega_d = \frac{1}{4}\omega_0 = (\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2}$ که از اینجا، $\omega_0^2/4 = \omega_0^2 - \gamma^2$ ، از این رو در نتیجه

$$\gamma = \omega_0(3/4)^{1/2}$$

$$\gamma T_d = \omega_0(3/4)^{1/2} [2\pi / (\omega_0/2)] = 10888$$

بنابراین نسبت دامنه عبارت است از

$$e^{-\gamma T_d} = e^{-10888} = 0.000002$$

یعنی نوسانگر با هیرایی زیاد.

۶.۳ سرعت نهایی توپ بیسبالی هنگام سقوط آزاد 30 m/s به دست آمده است. با فرض آنکه مقاومت پس کشی هوا خطی باشد، اثر مقاومت هوا را بر آونگ ساده ای، که به جای «گلوله» آن از توپ بیسبال استفاده شده است، محاسبه کنید.

حل: در فصل ۲، سرعت نهایی را در حالتی که مقاومت پس کشی هوا خطی بود، به صورت $v_t = mg/c_1$ به دست می آوریم، که c_1 ضریب مقاومت پس کشی خطی است. از اینجا ثابت میرایی نمایی به صورت زیر به دست می آید

$$\gamma = \frac{c_1}{2m} = \frac{(mg/v_t)}{2m} = \frac{g}{2v_t} = \frac{9.8 \text{ ms}^{-2}}{60 \text{ ms}^{-1}} = 0.163 \text{ s}^{-1}$$

در نتیجه، دامنه آونگ بیسبال با ضریب e^{-1} در زمان $6.13 \text{ s} = \gamma^{-1}$ افت می کند. توجه کنید که این زمان از طول آونگ مستقل است. قبلا، در مثال ۲.۳، نشان دادیم که بسامد زاویه ای نوسان آونگ ساده به طول l در نوسان کوچک دامنه از عبارت $\omega_0 = (g/l)^{1/2}$ به دست می آید. بنابراین، از معادله (30.3) دوره تناوب آونگ برابر است با

$$T_d = 2\pi(\omega_0^2 - \gamma^2)^{-1/2} = 2\pi\left(\frac{g}{l} - 0.0265 \text{ s}^{-2}\right)^{-1/2}$$

در حالت خاص، برای «آونگ ثانیه» بیسبال، که در آن نصف دوره تناوب در غیاب میرایی یک ثانیه است، داریم $g/l = \pi^2$ ، از این رو نیم دوره تناوب با وجود میرایی عبارت است از

$$\frac{T_d}{2} = \pi(\pi^2 - 0.0265)^{1/2} \text{ s} = 1.00134 \text{ s}$$

در جواب ما اثر مقاومت هوا قدری با مبالغه به دست آمده است، زیرا تابع پس کشی برای

توپ بیسبال، جز در سرعتهای خیلی کم، به جای اینکه خطی باشد تقریباً درجه دوم است، در بخش ۵.۲ نیز در این خصوص بحث کردیم.

۵.۳ حرکت هماهنگ واداشته. تشدید

در این بخش حرکت نوسانگر هماهنگ میرا را که نیرویی خارجی، F_{ext} ، آن را به حرکت وا داشته است، مطالعه خواهیم کرد. در این صورت، نیروی کل وارد آمده، مجموع سه نیرو است: نیروی بازگرداننده کشسان $-kx$ ، نیروی میران چسبنده $-c\dot{x}$ ، و نیروی محرک F_{ext} . بنابراین، معادله دیفرانسیل حرکت به صورت $m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_{ext}$ درمی آید، که پس از جا به جایی جملات عبارت خواهد بود از

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_{ext} \quad (31.3)$$

در حالت خاص، توجه ما به حرکتی است که نیرویی از نوع هماهنگ آن را ایجاد کرده باشد، یعنی، وقتی تغییرات F_{ext} با زمان سینوسی باشد. در این صورت می توانیم آن را به شکل $F_{ext} = F_0 \cos \omega t$ بگیریم که F_0 دامنه و ω بسامد زاویه ای نیروی محرک است. گرچه حل معادله دیفرانسیل با بهره گیری از شکل مثلثاتی بالا برای نیروی محرک خیلی سرراست است، استفاده از شکل نمایی مختلط از لحاظ جبری آسانتر است

$$F_{ext} = F_0 e^{i\omega t}$$

و از این رو

$$m\ddot{X} + c\dot{X} + kX = F_0 e^{i\omega t} \quad (32.3)$$

اینک متغیر X از لحاظ ریاضی عددی مختلط است. اما لازم نیست خودمان را به در دسر اندازیم، زیرا اگر جواب معادله فوق را بیابیم، می توانیم مطمئن باشیم که اجزای حقیقی و دوطرف مساوی اند (مانند اجزای موهومی)، و همان جزء حقیقی است که حرکت فیزیکی را نشان می دهد.

جواب معادله دیفرانسیل خطی بالا از مجموع این دو جزء به دست می آید: جزء اول جواب معادله همگن $m\ddot{X} + c\dot{X} + kX = 0$ است که قبلاً آن را در بخش پیش حل کرده ایم؛ جزء دوم آن جوابی خصوصی است که می توانیم آن را بیابیم. همان طور که می دانیم، جواب معادله همگن نمایش حرکت نوسانی، یا غیر نوسانی است که سرانجام به صفر کاهش می یابد، و جمله گذرا نامیده می شود. در اینجا جوابی را می خواهیم که به ماهیت نیروی محرک بستگی دارد. دامنه این نیرو ثابت است و خودش نسبت به زمان به طور سینوسی تغییر می کند؛ از این رو از لحاظ منطقی می توانیم انتظار داشته باشیم که جوابی برای جا به جایی X بیابیم که همان بستگی زمانی سینوسی را داشته باشد. بنابراین، برای شرط حالت پایا، به دنبال راه حلی از نوع نمایی مختلط به صورت زیر می گردیم

$$X(t) = Ae^{i(\omega t - \varphi)} \quad (۳۳.۳)$$

در اینجا دامنه A و اختلاف فاز φ ثابت‌هایی اند که باید آنها را تعیین کرد. اگر این «حدس» درست باشد، باید رابطه

$$m \frac{d^2}{dt^2} Ae^{i(\omega t - \varphi)} + c \frac{d}{dt} Ae^{i(\omega t - \varphi)} + k Ae^{i(\omega t - \varphi)} = F_0 e^{i\omega t}$$

به ازای تمام مقادیر t برقرار باشد. با انجام عملیات نشان داده شده و حذف ضریب مشترک $e^{i\omega t}$ ، خواهیم داشت

$$-m\omega^2 A + i\omega c A + kA = F_0 e^{i\varphi} = F_0 (\cos \varphi + i \sin \varphi) \quad (۳۴.۳)$$

با مساوی قرار دادن اجزای حقیقی و موهومی، دو معادله حاصل می‌شود

$$A(k - m\omega^2) = F_0 \cos \varphi \quad (۳۵.۳)$$

$$c\omega A = F_0 \sin \varphi$$

با تقسیم طرفین معادله دوم بر معادله اول، و بهره‌گیری از تساوی $\tan \varphi = \sin \varphi / \cos \varphi$ ، رابطه زیر را برای زاویه فاز به دست می‌آوریم

$$\tan \varphi = \frac{c\omega}{k - m\omega^2} \quad (۳۶.۳)$$

طرفین معادلات (۳۵.۳) را به‌توان دو می‌رسانیم و آنها را با هم جمع می‌کنیم، آنگاه با بهره‌گیری از تساوی $\sin^2 \varphi + \cos^2 \varphi = 1$ خواهیم یافت

$$A^2 (k - m\omega^2)^2 + c^2 \omega^2 A^2 = F_0^2$$

سپس می‌توانیم این معادله را بر حسب A ، دامنه نوسان حالت پایا، به صورت تابعی از بسامد محرك حل کنیم

$$A(\omega) = \frac{F_0}{[(k - m\omega^2)^2 + c^2 \omega^2]^{1/2}} \quad (۳۷.۳)$$

به کمک کوتاه نویسیهای قبلیمان، $\omega_0^2 = k/m$ و $\gamma = c/2m$ ، می‌توانیم این عبارتها را به شکل دیگری بنویسیم

$$\tan \varphi = \frac{\gamma \omega}{\omega_0^2 - \omega^2} \quad (۳۸.۳)$$

$$A(\omega) = \frac{F_0 / m}{[(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \gamma^2 \omega^2]^{1/2}} \quad (۳۹.۳)$$

$$A(\omega) = \frac{F_0/m}{D(\omega)} \quad (۳۹.۳ \text{ الف})$$

$$D(\omega) = [(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2\omega^2]^{1/2}$$

نتیجه بالا که دامنه و فاز نوسانگر هماهنگ میرا تحت تأثیر نیروی محرک سینوسی را بهم مربوط می‌کند، از اهمیت اساسی برخوردار است. ترسیم نمودار $A(\omega)$ بر حسب ω (شکل ۹۰.۳) نشان می‌دهد که مقدار دامنه به ازای بسامد معین ω بیشینه می‌شود، ω_r را بسامد تشدید دامنه، یا به بیان ساده، بسامد تشدید می‌گویند. تابع $D(\omega)$ را که در بالا تعریف کردیم مخرج تشدید نام دارد.

برای یافتن ω_r کمیت $dA/d\omega$ را از معادله (۳۹.۳) محاسبه می‌کنیم و نتیجه را مساوی صفر قرار می‌دهیم. سرانجام، با حل معادله حاصل بر حسب ω ، خواهیم داشت

$$\omega_r = (\omega_0^2 - 2\gamma^2)^{1/2} \quad (۴۰.۳)$$

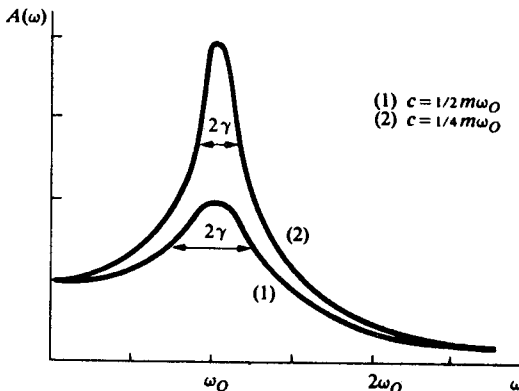
در حالت میرایی ضعیف، یعنی در حالتی که γ در مقایسه با ω_0 خیلی کوچک باشد، بسامد تشدید فقط مقداری جزئی با ω_0 ، بسامد نوسانگر نامیرا با حرکت آزاد، تفاوت دارد. همچنین از آنجا که بسامد زاویه‌ای نوسانگر با حرکت میرا از رابطه $\omega_d = (\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2}$ به دست می‌آید، داریم

$$\omega_r = (\omega_d^2 - \gamma^2)^{1/2} \quad (۴۱.۳)$$

اگر $\gamma \geq \omega_0/\sqrt{2}$ ، در فرین میرایی قوی، هیچ تشدید دامنه‌ای رخ نمی‌دهد، زیرا در این صورت دامنه به تابع یکنوای نزولی از ω تبدیل می‌شود. برای ملاحظه این امر، حالت حدی $\gamma^2 = \omega_0^2/2$ را در نظر بگیرید. بدین ترتیب، معادله (۳۹.۳) می‌شود

$$A(\omega) = \frac{F_0/m}{[(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 2\omega_0^2\omega^2]^{1/2}} = \frac{F_0/m}{(\omega_0^2 + \omega^2)^{1/2}}$$

که به ازای مقادیر افزاینده ω ، که از $\omega = 0$ شروع می‌شود، آشکارا کاهش می‌یابد.



شکل ۹۰.۳ نمودارهای نمایانگر دامنه بر حسب بسامد محرک به ازای دو مقدار ثابت میران.

دامنه نوسان در قله تشدید

دامنه حالت پایا در بسامد تشدید، که آن را A_{max} خواهیم نامید، از معادلات (۳۹.۳) و (۴۰.۳) به دست می آید. نتیجه عبارت است از

$$A_{max} = \frac{F_0/m}{2\gamma\sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}} = \frac{F_0}{c\omega_0} \quad (۴۲.۳)$$

در حالت میرایی ضعیف، می توانیم از γ^2 چشم پوشیم

$$A_{max} \approx \frac{F_0}{2\gamma m\omega_0} = \frac{F_0}{c\omega_0} \quad (\text{الف } ۴۲.۳)$$

بنا بر این، هر گاه ثابت میرایی c خیلی کوچک باشد، دامنه نوسان واداشته در وضعیت تشدید خیلی بزرگ می شود، و برعکس. در سیستمهای مکانیکی ممکن است دامنه های تشدیدی بزرگ مطلوب مان باشد، شاید هم به این نوع دامنه ها نیازی نباشد. مثلا، در مورد موتورهای الکتریکی پایه های لاستیکی یا فنری برای به حداقل رساندن انتقال ارتعاش به کار می روند. سفتی این پایه ها طوری انتخاب می شوند تا اطمینان یابند که بسامد تشدید حاصل در آنها با بسامد کار موتور خیلی تفاوت دارد.

تیزی تشدید. ضریب کیفیت

به تیزی قله تشدید در موارد زیادی بر می خوریم. حالت میرایی ضعیف، $\gamma \ll \omega_0$ را در نظر بگیریم. در این صورت در عبارت مربوط به دامنه حالت پایا، معادله (۳۹.۳)، می توانیم جانشانیهای زیر را انجام دهیم

$$\omega_0^2 - \omega^2 = (\omega_0 + \omega)(\omega_0 - \omega)$$

$$\approx 2\omega_0(\omega_0 - \omega)$$

$$\gamma\omega \approx \gamma\omega_0$$

این عبارتها، همراه عبارتی مربوط به A_{max} ، این امکان را برای ما فراهم می آورند که معادله دامنه را به شکل تقریبی زیر بنویسیم

$$A(\omega) \approx \frac{A_{max}\gamma}{\sqrt{(\omega_0 - \omega)^2 + \gamma^2}} \quad (۴۳.۳)$$

بنابر معادله بالا هر گاه $|\omega_0 - \omega| = \gamma$ ، یا معادل آن، هر گاه

$$\omega = \omega_0 \pm \gamma$$

در این صورت، داریم

$$A^2 = \frac{1}{\gamma} A_{max}^2$$

یعنی γ معیار پهنای منحنی تشدید است. بدین صورت γ عبارت است از اختلاف بسامد بین نقاطی که در آن نقاط انرژی با ضریب $1/2$ کمتر از انرژی در حالت تشدید است، زیرا انرژی با A^2 متناسب است (شکل ۹۰۳).

شیوه دیگری برای مشخص کردن تیزی قله تشدید، انجام این کار به کمک ضریب Q است؛ این کمیت را ضریب کیفیت سیستم تشدید می گویند. این ضریب بنا بر تعریف عبارت است از

$$Q = \frac{\omega_d}{\gamma} \quad (44.3)$$

یا، در حالت میرایی ضعیف

$$Q \simeq \frac{\omega_0}{\gamma} \quad (\text{الف } 44.3)$$

بنابراین پهنای کل $\Delta\omega$ در نقاطی با انرژی نصف، تقریباً برابر است با

$$\Delta\omega = \gamma \simeq \frac{\omega_0}{Q}$$

یا، چون $\omega = 2\pi f$ عبارت

$$\frac{\Delta\omega}{\omega_0} = \frac{\Delta f}{f_0} \simeq \frac{1}{Q} \quad (45.3)$$

پهنای قله تشدید را به صورت کسری به دستمان می دهد. در شکل ۹۰۳ مقدار Q برای منحنی

(۱) برابر ۲ و برای منحنی (۲) برابر ۴ است.

نوسانگرهای بلور کوارتز که به طریق الکتریکی راه اندازی می شوند برای کنترل چیزهایی نظیر ساعت مچی و بسامد ایستگاههای فرستنده رادیویی مورد استفاده قرار می گیرند. Q مربوط به بلورهای کوارتز در چنین مواردی از مرتبه 10^4 است. از این مقادیر زیاد Q ، اطمینان حاصل می شود که بسامد نوسان دقیقاً در بسامد تشدید باقی بماند.

زاویه فاز

اختلاف فاز بین نیروی محرک وارده و عکس العمل حالت پایا به وسیله معادله (۳۸.۳)، یعنی $\varphi = \tan^{-1}[\gamma\omega/(\omega_0^2 - \omega^2)]$ به دست می آید. این رابطه که منحنی تغییرات آن

در شکل ۱۰.۳ ترسیم شده است، تغییرات φ را بر حسب بسامد محرك ω نشان می‌دهد. در $\omega = 0$ اختلاف فاز صفر است و به ازای مقادیر کوچک ω همچنان کوچک باقی می‌ماند، از این رو عکس‌العمل با نیروی محرك همفاز است. در نزدیکی بسامد تشدید، در واقع در $\omega = \omega_0$ ، زاویه فاز φ تا مقدار $\pi/2$ افزایش می‌یابد و بنابراین عکس‌العمل در این بسامد با نیروی محرك، 90° اختلاف فاز دارد. سرانجام، به ازای مقادیر بزرگ ω ، مقدار φ به π نزدیک می‌شود، بدینسان حرکت سیستم نسبت به نیروی محرك دقیقاً 180° اختلاف فاز دارد.

تشدید سرعت

حرکت واقعی نوسانگر هماهنگ واداشته با اختیار کردن جزء حقیقی هر دو طرف معادله (۳۳.۳)، بیان می‌شود، یعنی

$$x(t) = A(\omega) \cos(\omega t - \varphi) \quad (46.3)$$

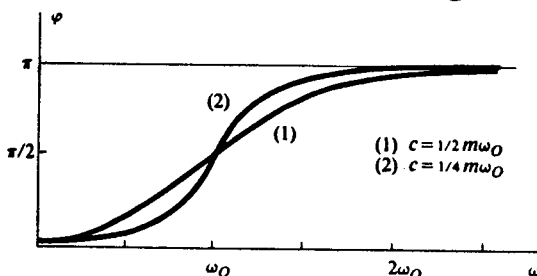
که $A(\omega)$ از معادله (۳۷.۳) یا از معادله (۳۹.۳) تعیین می‌شود. گاهی لازم است بدانیم که سرعت نوسانگر هماهنگ واداشته چگونه با بسامد تغییر می‌کند. مثلاً، انواع تراگذرهای الکتریکی مشخصی که برای دیدبانی ماشین آلات مرتعش به کار می‌روند، خروجیهای تولید می‌کنند که به جای آنکه باجا به جایی متناسب باشند، با سرعت متناسب‌اند. با مشتق‌گیری نسبت به زمان از معادله بالا خواهیم داشت

$$\dot{x}(t) = -\omega A(\omega) \sin(\omega t - \varphi) \quad (47.3)$$

بنابراین حاصلضرب $\omega A(\omega)$ را می‌توان دامنه سرعت نوسانگر هماهنگ واداشته دانست، زیرا $x(t)$ بین $-\omega A(\omega)$ و $+\omega A(\omega)$ تغییر می‌کند. که آن را $v(\omega)$ می‌نامیم، به طوری که

$$v(\omega) = \frac{\omega F_0 / m}{[(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2 \omega^2]^{1/2}} \quad (48.3)$$

اکنون تمرینی سراسر است، ولی اندکی خسته کننده، عبارت از این است که نشان دهند مقدار بیشینه $v(\omega)$ در $\omega = \omega_0$ واقع می‌شود. بدینسان می‌توانیم ω_0 را بسامد تشدید سرعت بدانیم.



شکل ۱۰.۳ نمودارهای زاویه فاز بر حسب بسامد محرك به ازای دو مقدار ثابت میرایی.

همان طور که قبلاً گفتیم، در مورد میرایی ضعیف، بسامد تشدید دامنه، ω_0 ، فقط اندکی با ω_0 تفاوت دارد، به طوری که در آن حالت، بسامدهای تشدید هم برای سرعت و هم دامنه تقریباً مساوی اند. ولی، در مورد میرایی قوی پی بردیم که به ازای $\omega_0/\sqrt{2}$ ، هیچ تشدید دامنه‌ای رخ نمی‌دهند. در مورد تشدید سرعت چنین نیست؛ تابع دامنه سرعت، $v(\omega) = \omega A(\omega)$ ، در $\omega = \omega_0$ به ازای هر مقدار ضریب میرایی γ ، یک بیشینه ارائه می‌دهد.

شبهات مکانیکی-الکتریکی

وقتی در مداری متشکل از عناصر القایی، ظرفیتی، و مقاومتی جریان الکتریکی برقرار شود، با سیستم مکانیکی متحرکی شامل جرمها و فنرها با نیروهای اصطکاکی، از نوعی که قبلاً مورد مطالعه قرار گرفت، تشابه دقیقی دارد. بنابراین اگر جریان $i = dq/dt$ (بار الکتریکی است) از یک القاگر L بگذرد، اختلاف پتانسیل در دوسر القاگر عبارت است از $L\dot{q}$ و انرژی ذخیره شده در آن $\frac{1}{2}Lq^2$ خواهد بود. از این رو القاگر و بار، به ترتیب، مشابه جرم و جابه‌جایی اند، و اختلاف پتانسیل به نیرو شباهت دارد. به همین نحو، اگر خازن C حامل بار q باشد، اختلاف پتانسیل عبارت خواهد بود از $q^{-1}C$ و انرژی ذخیره شده در آن $\frac{1}{2}q^2 C^{-1}$ است. از این قرار می‌بینیم که ثابت سفتی فنر با عکس C شبیه است. سرانجام، به ازای جریان الکتریکی i که از مقاومت R می‌گذرد، اختلاف پتانسیل عبارت است از $iR = \dot{q}R$ ، و آهنگ اتلاف انرژی برابر با $i^2R = \dot{q}^2R$ خواهد بود که مشابه کمیت i^2R در سیستم مکانیکی است. در جدول ۱۰۳ این تشابه جمع بندی شده است.

جدول ۱۰۳ تشابه مکانیکی-الکتریکی

الکتریکی		مکانیکی	
بار	q	جابه‌جایی	x
جریان	$\dot{q} = i$	سرعت	\dot{x}
القاگر	L	جرم	m
عکس ظرفیت	C^{-1}	سفتی	k
مقاومت	R	مقاومت میران	c
اختلاف پتانسیل	V	نیرو	F

مثال

۷.۳ ضریب میرایی نمایشی γ در یک سیستم تعلیق فنری یکدهم مقدار بحرانی است. اگر بسامد نامیرا ω_0 بسامد، پیدا کنید: (الف) بسامد تشدید، (ب) ضریب کیفیت، (ج) زاویه فاز φ وقتی سیستم با بسامد $\omega = \omega_0/2$ واداشته می‌شود، و (د) دامنه حالت پایا در این بسامد. حل: (الف) داریم: $\gamma = \gamma_{crit}/10 = \omega_0/10$ ، بنابراین از معادله (۴۰.۳) به دست می‌آوریم

$$\omega_r = [\omega_0^2 - 2(\omega_0/10)^2]^{1/2} = \omega_0(0.98)^{1/2} = 0.99\omega_0$$

(ب) این سیستم را می‌توان ضعیف میرا دانست، بنابراین، از معادله (۴۴.۳) (الف)

$$Q \approx \frac{\omega_0}{2\gamma} = \frac{\omega_0}{2(\omega_0/10)} = 5$$

(ج) از معادله (۳۸.۳) داریم

$$\begin{aligned} \varphi &= \tan^{-1} \left(\frac{2\gamma\omega}{\omega_0^2 - \omega^2} \right) = \tan^{-1} \left[\frac{2(\omega_0/10)(\omega_0/2)}{\omega_0^2 - (\omega_0/2)^2} \right] \\ &= \tan^{-1} 0.1333 = 7.6^\circ \end{aligned}$$

(د) از معادلات (۳۹.۳) و (۳۹.۳) (الف)، ابتدا مقدار مخرج تشدید را محاسبه می‌کنیم

$$\begin{aligned} D(\omega = \omega_0/2) &= [(\omega_0^2 - \omega_0^2/4)^2 + 4(\omega_0/10)^2(\omega_0/2)^2]^{1/2} \\ &= [(9/16) + (1/100)]^{1/2} \omega_0^2 = 0.7506\omega_0^2 \end{aligned}$$

از اینجا، دامنه به صورت زیر به دست می‌آید

$$A(\omega = \omega_0/2) = \frac{F_0/m}{0.7506\omega_0^2} = 1.332 \frac{F_0}{m\omega_0^2}$$

توجه کنید که ضریب $(F_0/m\omega_0^2) = F_0/k$ دامنه حالت پایا برای بسامد تحریک صفر است.

۶.۳ نوسانگر غیرخطی. روش تقریبهای متوالی

وقتی سیستمی از وضعیت تعادل خود جا به جا شود، ممکن است نیروی بازگردان به شیوه‌ای غیر از تناسب مستقیم با جا به جایی، تغییر کند. مثلاً، ممکن است فنری دقیقاً از قانون هوک پیروی نکند؛ همچنین در حالت‌های فیزیکی متعددی، تابع نیروی بازگردان ذاتاً غیرخطی است، این حالت در مثال ساده‌ای که بعداً در خصوص آونگ ساده می‌آوریم، مورد بحث قرار خواهد گرفت.

در حالت غیرخطی، نیروی بازگرداننده را می‌توان به صورت زیر بیان کرد

$$F(x) = -kx + \varepsilon(x) \quad (۴۹.۳)$$

که در آن تابع $\varepsilon(x)$ عزیمت از حالت خطی را نشان می‌دهد. این تابع لزوماً بر حسب متغیر جا به جایی x از مرتبهٔ درجه دوم یا بالاتر است. معادلهٔ دیفرانسیل حرکت تحت تأثیر چنین نیرویی را، به فرض آنکه هیچ نیروی خارجی دیگری تأثیر نکند، می‌توان به صورت زیر نوشت

$$m\ddot{x} + kx = \varepsilon(x) = \varepsilon_1 x^2 + \varepsilon_2 x^3 + \dots \quad (۵۰.۳)$$

در اینجا $\varepsilon(x)$ را به صورت سری توانی بسط داده‌ایم. معمولاً برای رسیدن به جواب معادله‌ای از نوع بالا به بهره‌گیری از روشهای تقریبی نیاز داریم. برای نشان دادن یکی از این روشها، حالت خاصی را که در آن فقط جملهٔ مکعبی در $\varepsilon(x)$ حائز اهمیت باشد، انتخاب می‌کنیم. در این صورت داریم

$$m\ddot{x} + kx = \varepsilon_3 x^3 \quad (۵۱.۳)$$

بعد از تقسیم طرفین بر m و گرفتن مجهول معاون به صورت: $\omega_0^2 = k/m$ ، $\varepsilon_3/m = \lambda$ می‌توانیم بنویسیم

$$\ddot{x} + \omega_0^2 x = \lambda x^3 \quad (۵۲.۳)$$

جواب را با روش تقریبهای متوالی به دست می‌آوریم. می‌دانیم که به ازای $\lambda = 0$ جواب عبارت است از $x = A \cos \omega_0 t$. فرض کنید تقریب اول را به همین شکل بیازماییم

$$x = A \cos \omega t \quad (۵۳.۳)$$

همان‌طور که خواهیم دید، ω کاملاً هم با ω_0 مساوی نیست. جواب آزمونی خودمان را در معادلهٔ دیفرانسیل وارد می‌کنیم، داریم

$$-A\omega^2 \cos \omega t + A\omega_0^2 \cos \omega t = \lambda A^3 \cos^3 \omega t = \lambda A^3 \left(\frac{3}{4} \cos \omega t + \frac{1}{4} \cos 3\omega t \right)$$

در مرحلهٔ آخر از تساوی مثلثاتی $\cos^3 u = \frac{3}{4} \cos u + \frac{1}{4} \cos 3u$ استفاده کرده‌ایم؛ این

تساوی با بهره‌گیری از رابطهٔ $\cos^2 u = [(e^{iu} + e^{-iu})/2]^2$ به آسانی حاصل می‌شود. پس از جا به جایی جمله‌ها و دسته‌بندی آنها داریم

$$(-\omega^2 + \omega_0^2 - \frac{3}{4}\lambda A^2)A \cos \omega t - \frac{1}{4}\lambda A^3 \cos 3\omega t = 0 \quad (۵۴.۳)$$

با استثنا کردن جواب کم اهمیت $A=0$ ، می‌بینیم که جواب آزمونی ما دقیقاً در معادلهٔ دیفرانسیل صدق نمی‌کند. اما، با صفر قرار دادن کمیت داخل پرانتز تقریبی به مقدار ω که به‌ازای مقادیر کوچک λ صادق است، به دست می‌آوریم. با این عمل بسامد نوسانگر آزاد غیر خطی متحرک به صورت زیر حاصل می‌شود

$$\omega^2 = \omega_0^2 - \frac{3}{4}\lambda A^2 \quad (55.3)$$

به طوری که ملاحظه می‌کنیم، ω تابعی از دامنهٔ A است. برای دستیابی به جوابی بهتر باید جملهٔ دنباله‌ای شامل هماهنگ سوم، $\cos 3\omega t$ را در محاسبه وارد کنیم. بنا بر این، جواب آزمونی دوم به شکل زیر درمی‌آید

$$x = A \cos \omega t + B \cos 3\omega t \quad (56.3)$$

این عبارت را در معادلهٔ دیفرانسیل قرار دهیم، بعد از دسته‌بندی جملات، خواهیم داشت

$$(-\omega^2 + \omega_0^2 - \frac{3}{4}\lambda A^2)A \cos \omega t + (-9B\omega^2 + \omega_0^2 B - \frac{1}{4}\lambda A^2)\cos 3\omega t$$

$$+ (\text{جملات شامل } B\lambda \text{ و مضرهای بالاتر } \omega t) = 0$$

اگر کمیت داخل پرانتز اول را صفر قرار دهیم همان مقدار ω را که در بالا پیدا کردیم، به دست می‌دهد. اگر کمیت داخل پرانتز دوم را صفر بگیریم، مقداری برای ثابت B به دست می‌آوریم، یعنی

$$B = \frac{\frac{1}{4}\lambda A^2}{-9\omega^2 + \omega_0^2} = \frac{\lambda A^2}{-32\omega_0^2 + 27\lambda A^2} \approx -\frac{\lambda A^2}{32\omega_0^2} \quad (57.3)$$

که در اینجا فرض کرده‌ایم جملهٔ شامل λA^2 در مخرج چندان کوچک است که می‌توان از آن چشم پوشید. تقریب دوم را می‌توان به صورت زیر بیان کرد

$$x = A \cos \omega t - \frac{\lambda A^2}{32\omega_0^2} \cos 3\omega t \quad (58.3)$$

$$\omega = \omega_0 \left(1 - \frac{3\lambda A^2}{4\omega_0^2}\right)^{1/2} \quad (59.3)$$

ما در همین جا توقف می‌کنیم، اما این عمل می‌تواند تکرار شود تا تقریب سوم به دست آید، و به همین ترتیب الی آخر.

تحلیل بالا، مسلماً خیلی نارساست، ولی دو جنبهٔ اساسی نوسان آزاد تحت تأثیر نیروی

باز گرداننده غیرخطی را آشکار می‌کنند؛ یعنی، می‌توان فهمید که دوره تناوب نوسان تابعی از دامنه ارتعاش است، و نوسان دقیقاً سینوسی نیست بلکه می‌توان آن را به صورت برهم‌نهی آمیخته هماهنگها دانست. می‌توان نشان داد که ارتعاش سیستم غیرخطی که به وسیله نیروی محرک سینوسی خالص انجام می‌شود نیز واپیچیده خواهد بود؛ یعنی هماهنگها را دربر خواهد گرفت. مثلاً، بلندگوی گیرنده رادیو یا سیستم «حساس»، ممکن است بالا و پایین آنچه که توسط سیستم تقویت‌کننده الکترونیکی وارد شده است، واپیچش (هماهنگها) ایجاد کند.

مثال

۸۰۳ آونگ ساده به عنوان نوسانگر غیرخطی. در بخشهای پیشین این فصل، مثال ۲.۳، با بهره‌گیری از تقریب $\sin \theta \simeq \theta$ ، آونگ ساده را به عنوان نوسانگر هماهنگ خطی بررسی کردیم. در واقع، سینوس را می‌توان به صورت یک سری توانی بسط داد

$$\sin \theta = \theta - \frac{\theta^3}{3!} + \frac{\theta^5}{5!} - \dots$$

بنابراین معادله دیفرانسیل آونگ ساده، $\ddot{\theta} + (g/l)\sin \theta = 0$ ، را می‌توان به شکل معادله (۵۰.۳) نوشت، و با نگاه داشتن فقط جملات خطی و درجه سوم در بسط سینوس، معادله دیفرانسیل به صورت زیر درمی‌آید

$$\ddot{\theta} + \omega_0^2 \theta = \frac{\omega_0^2}{3!} \theta^3$$

که در آن $\omega_0^2 = g/l$. این معادله از نظر ریاضی با معادله (۵۲.۳) با ثابت $\lambda = \omega_0^2/3! = \omega_0^2/6$ یکسان است. در این صورت از عبارت تغییر یافته مربوط به بسامد زاویه‌ای، معادله (۵۹.۳)، خواهیم داشت

$$\omega = \omega_0 \left[1 - \frac{3(\omega_0^2/6)A^2}{4\omega_0^2} \right]^{1/2} = \omega_0 \left(1 - \frac{A^2}{8} \right)^{1/2}$$

و دوره تناوب آونگ ساده چنین یافته خواهد شد

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}} \left(1 - \frac{A^2}{8} \right)^{-1/2} = T_0 \left(1 - \frac{A^2}{8} \right)^{1/2}$$

در اینجا A دامنه نوسان بر حسب رادیان است. روش تقریبی ما نشان می‌دهد که دوره تناوب

مربوط به دامنه غیر صفر به اندازه ضریب $(1 - A^2/8)^{-1/2}$ نسبت به دوره تناوبی که قبلاً با فرض $\theta = \sin \theta$ محاسبه کرده بودیم، طولانیتر است. مثلاً، اگر آونگ با دامنه $90^\circ = \pi/2$ نوسان کند (دامنه نسبتاً بزرگ)، این ضریب عبارت است از $1.25025 = (1 - \pi^2/32)^{-1/2}$ ، از این رو دوره تناوب حدود ۲۵ درصد طولانیتر از دوره تناوب مربوط به دامنه کوچک است. این دوره تناوب نسبت به افزایش مربوط به میرایی آونگ بیسبال، مثال ۶.۳، به طور قابل ملاحظه ای بزرگتر است.

۶.۳* نیروی محرک غیر سینوسی. سری فوریه

برای تعیین حرکت يك نوسانگر هماهنگ که نیروی خارجی متناوبی که سینوسی «خالص» نیست آن را تحریک می کند، لازم است روشی را به کار گیریم که قدری مفصلتر از روش بخشهای قبل است. در این حالت کلیتر، بهتر است از اصل برهم نهی بهره گیریم. این اصل در مورد هر سیستم که معادله دیفرانسیل خطی بر آن حاکم است، قابل اعمال است. در حالت مورد بحث ما، بنا بر این اصل اگر نیروی محرک خارجی وارد بر نوسانگر هماهنگ میرا با يك برهم نهی از توابع نیرو، به صورت زیر بیان شود

$$F_{ext} = \sum_n F_n(t) \quad (6.3)$$

به نحوی که توابع $x_n(t)$ در هر يك از معادلات دیفرانسیل

$$m\ddot{x}_n + c\dot{x}_n + kx_n = F_n(t)$$

صدق کنند، در این صورت جواب معادله دیفرانسیل حرکت

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_{ext} \quad (6.3)$$

با برهم نهی زیر بیان می شود

$$x(t) = \sum_n x_n(t) \quad (6.3)$$

اعتبار این اصل به کمک جانشانی زیر به آسانی تأیید می شود

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = \sum_n (m\ddot{x}_n + c\dot{x}_n + kx) = \sum_n F_n(t) = F_{ext}$$

در حالت خاص، وقتی نیروی محرک متناوب باشد، یعنی، اگر به ازای هر مقدار زمان t

داشته باشیم

* مانند فصل ۱، بخشهایی را که با ستاره مشخص شده اند، می توان بدون لطمه به پیوستگی مطالب، حذف کرد.

$$F_{ext}(t) = F_{ext}(t+T)$$

که دوره تناوب است، آنگاه می‌توان تابع نیرو را، بنا بر قضیه فوریه، به صورت یک برهم‌نهی از جملات هماهنگ بیان کرد. بر طبق این قضیه هر تابع دوره‌ای $f(t)$ را می‌توان به صورت مجموعی، مانند زیر، بسط داد

$$f(t) = \frac{1}{T} a_0 + \sum_{n=1}^{\infty} [a_n \cos(n\omega t) + b_n \sin(n\omega t)] \quad (۶۳.۳)$$

ضریبها از فرمولهای زیر (که آنها را در پیوست ز به دست می‌آوریم) حاصل می‌شوند

$$a_n = \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} f(t) \cos(n\omega t) dt \quad n = 0, 1, 2, \dots \quad (۶۴.۳)$$

$$b_n = \frac{2}{T} \int_{-T/2}^{T/2} f(t) \sin(n\omega t) dt \quad n = 1, 2, \dots$$

در اینجا T دوره تناوب و $\omega = 2\pi/T$ بسامد پایه است. اگر تابع $f(t)$ تابعی زوج باشد، یعنی اگر $f(t) = f(-t)$ ، آنگاه به ازای تمام مقادیر n ضرایب عبارت اند از: $b_n = 0$. این بسط سری را سری کسینوسی فوریه می‌گویند. به همین ترتیب، اگر تابعی فرد داشته باشیم به طوری که $f(t) = -f(-t)$ ، در این صورت تمام a_n ها صفر می‌شوند، و این سری را سری سینوسی فوریه می‌نامند. با بهره‌گیری از رابطه $e^{iu} = \cos u + i \sin u$ تحقیق در این خصوص که معادلات (۶۳.۳) و (۶۴.۳) را نیز می‌توان به شکل نمایی مختلط، به صورت زیر بیان کرد، آسان می‌شود

$$f(t) = \sum_n c_n e^{in\omega t} \quad n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots \quad (۶۵.۳)$$

$$c_n = \frac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} f(t) e^{-in\omega t} dt \quad (۶۶.۳)$$

بنابراین، برای یافتن حرکت حالت پایای نوسانگر هماهنگ که نیروی محرک دوره‌ای معینی بر آن وارد می‌آید، نیرو را به صورت سری فوریه به شکل معادله (۶۳.۳) یا معادله (۶۵.۳) بیان می‌کنیم، ضمناً از فرمولهای (۶۴.۳) یا (۶۶.۳) برای تعیین ضرایب a_n و b_n ، یا c_n بهره می‌گیریم. به ازای هر مقدار n ، متناظر با هماهنگ معین $n\omega$ از بسامد محرک پایه، ω ، یک تابع پاسخ $x_n(t)$ وجود دارد. این تابع عبارت است از جواب حالت پایای نوسانگر و داشته که در بخش ۵.۳ آن را بررسی کردیم. از برهم‌نهی همه مقادیر $x_n(t)$ به حرکت واقعی می‌رسیم. در این صورت در رویدادی که یکی از هماهنگهای بسامد محرک منطبق، یا تقریباً منطبق، بر بسامد تشدید ω شود، پاسخ در آن هماهنگ، حرکت غالب خواهد بود. در نتیجه، اگر ثابت میرایی γ خیلی کوچک باشد، نوسان حاصل ممکن

است خیلی به نوسان سینوسی نزدیک شود، حتی اگر نیروی محرک کاملاً غیر سینوسی به کار رود.

مثال

۹۰۳ پالس دوده‌ای. برای توضیح نظریه بالا، حرکت نوسانگر هماهنگی را که به وسیله نیروی خارجی متشکل از یک رشته پالسهای متوالی راستگوشه تحریک می‌شود، تحلیل می‌کنیم.

$$F_{ext}(t) = F_0 \quad NT - \frac{1}{2}\Delta T \leq t \leq NT + \frac{1}{2}\Delta T$$

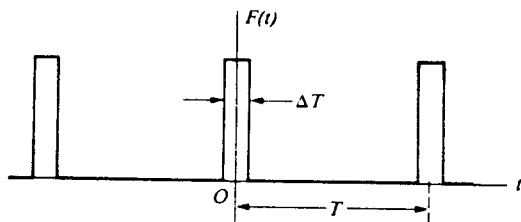
$$F_{ext}(t) = 0 \quad \text{به‌ازای سایر مقادیر}$$

که در آن $N = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$ و T فاصله زمانی از یک پالس تا پالس بعدی است، و ΔT پهنای هر پالس است (شکل ۱۱۰۳). در این حالت $F_{ext}(t)$ تابع زوجی از t است، از این رو می‌توان آن را به صورت یک سری کسینوسی فوریه بیان کرد. ضرایب از معادله (۶۴۰۳) به دست می‌آید

$$\begin{aligned} a_n &= \frac{1}{T} \int_{-\Delta T/2}^{+\Delta T/2} F_0 \cos(n\omega t) dt \\ &= \frac{1}{T} F_0 \left[\frac{\sin(n\omega t)}{n\omega} \right]_{-\Delta T/2}^{+\Delta T/2} \\ &= F_0 \frac{2 \sin(n\pi\Delta T/T)}{n\pi} \end{aligned} \quad (67.3)$$

که در آخرین مرحله از این نکته که $\omega = 2\pi/T$ استفاده کرده‌ایم. همچنین می‌بینیم که

$$a_0 = \frac{1}{T} \int_{-\Delta T/2}^{+\Delta T/2} F_0 dt = F_0 \frac{\Delta T}{T}$$



شکل ۱۱۰۳ نیروی محرک به صورت پالسهای راستگوشه.

بنابراین، در مورد نیروی به شکل پالس دوره‌ای می‌توانیم بنویسیم

$$F_{ext}(t) = F_0 \left[\frac{\Delta T}{T} + \frac{\gamma}{\pi} \sin\left(\pi \frac{\Delta T}{T}\right) \cos(\omega t) + \frac{\gamma}{2\pi} \sin\left(2\pi \frac{\Delta T}{T}\right) \cos(2\omega t) + \frac{\gamma}{3\pi} \sin\left(3\pi \frac{\Delta T}{T}\right) \cos(3\omega t) + \dots \right] \quad (68.3)$$

جمله اول در بسط سری بالا درست همان مقدار متوسط نیروی خارجی است: $F_{avg} = F_0(\Delta T/T)$. جمله دوم مؤلفه فوری در بسامد پایه، ω ، است. بقیه جمله‌ها عبارت‌اند از هماهنگ‌های بسامد پایه، 2ω ، 3ω ، و غیره.

به بخش ۵.۳، معادلات (۳۸.۳) و (۳۹.۳)، برمی‌گردیم. در اینجا می‌توانیم رابطه نهایی را برای حرکت نوسانگر واداشته پالسی خود بنویسیم. این رابطه به کمک اصل برهم نهی به دست می‌آید

$$x(t) = \sum_n x_n(t) = \sum_n A_n \cos(n\omega t - \varphi_n) \quad (69.3)$$

که در آن دامنه‌های مربوطه عبارت‌اند از

$$A_n = \frac{a_n/m}{D_n(\omega)} = \frac{(F_0/m)(\gamma/n\pi) \sin(n\pi\Delta T/T)}{[(\omega_0^2 - n^2\omega^2)^2 + 4\gamma^2 n^2\omega^2]^{1/2}} \quad (70.3)$$

و زاویه‌های فاز اینها هستند

$$\varphi_n = \tan^{-1} \left(\frac{2\gamma n\omega}{\omega_0^2 - n^2\omega^2} \right) \quad (71.3)$$

در اینجا m جرم، γ ثابت کاهش، و ω_0 بسامد نوسانگر متحرک آزاد بدون هیچگونه میرایی، است.

به عنوان مثال عددی خاص سیستم تعلیق فزنی مثال ۷.۳ تحت عمل یک پالس دوره‌ای را، که در آن پهنای پالس یک‌دهم دوره تناوب پالس است، $\Delta T/T = 0.1$ ، در نظر بگیریم. مانند قبل، ثابت میرایی را به یک‌دهم مقدار بحرانی، $\gamma = 0.1\omega_0$ ، و بسامد پالس را نصف بسامد نامیرای سیستم، $\omega = \omega_0/2$ ، می‌گیریم. سری فوری برای نیروی محرک، معادله (۶۸.۳)، به صورت زیر است

$$F_{ext}(t) = F_0 \left[0.1 + \frac{2}{\pi} \sin(0.1\pi) \cos(\omega t) + \frac{2}{2\pi} \sin(0.2\pi) \cos(2\omega t) \right. \\ \left. + \frac{2}{3\pi} \sin(0.3\pi) \cos(3\omega t) + \dots \right] \\ = F_0 [0.1 + 0.197 \cos(\omega t) + 0.187 \cos(2\omega t) \\ + 0.172 \cos(3\omega t) + \dots]$$

مخرجهای تشدید در معادله (۷۰.۳) از رابطه زیر به دست می آیند

$$D_n = \left[\left(\omega_0^2 - n^2 \frac{\omega_0^2}{4} \right)^2 + 4(0.1)^2 \omega_0^2 n^2 \frac{\omega_0^2}{4} \right]^{1/2} \\ = \left[\left(1 - \frac{n^2}{4} \right)^2 + 0.01 n^2 \right]^{1/2} \omega_0^2$$

بنابراین

$$D_0 = \omega_0^2 \quad D_1 = 0.7557 \omega_0^2 \quad D_2 = 0.2 \omega_0^2 \quad D_3 = 1.2885 \omega_0^2$$

زاویه های فاز، معادله (۷۱.۳)، عبارت اند از

$$\varphi_n = \tan^{-1} \left(\frac{0.2n\omega_0^2/2}{\omega_0^2 - n^2\omega_0^2/4} \right) = \tan^{-1} \left(\frac{0.2n}{4 - n^2} \right)$$

که از آنجا داریم

$$\varphi_0 = 0 \quad \varphi_1 = \tan^{-1}(0.1) = 0.0997$$

$$\varphi_2 = \tan^{-1}\infty = \pi/2 \quad \varphi_3 = \tan^{-1}(-0.224) = -0.226$$

بنابراین، حرکت حالت پایای سیستم به صورت سری زیر، معادله (۶۹.۳)، بیان می شود

$$x(t) = \frac{F_0}{m\omega_0^2} [0.1 + 0.226 \cos(\omega t - 0.0997) + 0.935 \sin(2\omega t) \\ + 0.134 \cos(3\omega t + 0.226) + \dots]$$

جمله غالب، جمله ای شامل هماهنگک دوم، $2\omega = \omega_0$ ، است؛ زیرا ω_0 نزدیک به بسامد تشدید است. همچنین به فاز این جمله، یعنی $\cos(2\omega t - \pi/2) = \sin(2\omega t)$ ، توجه کنید.

مسائل

۱۰۳ سیم گیتاری با بسامد ۵۱۲ Hz (یک گام هشت تایی بالای C وسط در مقیاس موسیقی)

ارتفاع هماهنگ می‌کند. اگر دامنه نوسان نقطه مرکز سیم 0.002 m (2 mm) باشد، سرعت و شتاب بیشینه در آن نقطه چیست؟

۴۰۳ پیستونی بادامه 0.1 m حرکت هماهنگ ساده اجرا می‌کند. اگر با سرعت 5 m/s از مرکز حرکتش عبور کند، دوره تناوب نوسان چیست؟

۴۰۴ ذره‌ای با بسامد 10 Hz حرکت هماهنگ ساده اجرا می‌کند. جابه‌جایی x را در هر لحظه t برای شرایط اولیه زیر بیابید

$$t=0 \quad x=0.25 \text{ m} \quad \dot{x}=0.1 \text{ m/s}$$

۴۰۵ صحت روابط بین چهار کمیت A ، B ، φ ، و A را که درست بعد از معادله (۸.۳) داده شده‌اند، تحقیق کنید.

۵۰۳ سرعت ذره‌ای که حرکت هماهنگ ساده اجرا می‌کند، به ازای جابه‌جایی x_1 عبارت از \dot{x}_1 و به ازای جابه‌جایی x_2 عبارت است از \dot{x}_2 . بسامد زاویه‌ای و دامنه حرکت را بر حسب کمیت‌های داده شده به دست آورید.

۶۰۳ شتاب گرانی در سطح ماه در حدود یک ششم شتاب گرانی در روی زمین است. نصف زمان تناوب یک آونگ ساده به طول یک متر بر روی ماه چقدر است؟

۷۰۳ دو فنر که ضریب سفتی آنها به ترتیب k_1 و k_2 است، در وضعیت قائم قرار داده شده‌اند، تا یک شیء به جرم m را نگه دارند. نشان دهید که هرگاه فنرها موازی بسته شوند، بسامد زاویه‌ای نوسان عبارت است از: $[(k_1 + k_2)/m]^{1/2}$ ، و هرگاه متوالی بسته شده باشند، برابر $[k_1 k_2 / (k_1 + k_2) m]^{1/2}$ است.

۸۰۳ فنری به ضریب سفتی k جعبه‌ای به جرم M را نگه می‌دارد؛ در داخل آن جعبه جسمی به جرم m قرار دارد. اگر سیستم را به اندازه d از وضعیت تعادل به پایین بکشیم و آنگاه رهاش کنیم، نیروی واکنش میان آن جسم و کف جعبه را به صورت تابعی از زمان پیدا کنید. به ازای چه مقدار d جسم دقیقاً شروع به تریک کف جعبه در بالاترین وضعیت نوسان‌های عمودی می‌کند؟ از مقاومت هوا چشم‌پوشید.

۹۰۳ نشان دهید که نسبت دو بیشینه متوالی در جابه‌جایی یک نوسانگر هماهنگ میرا مقداری است ثابت. [یادآوری: بیشینه‌ها در نقاط تماس منحنی جابه‌جایی با منحنی $Ae^{-\gamma t}$ واقع نمی‌شوند].

۱۰۰۳ بسامد یک نوسانگر هماهنگ میرا، f_d ، برابر 100 Hz ، و نسبت دامنه دو بیشینه متوالی یک دوم است. (الف) بسامد نامیرای این نوسانگر، f_0 ، چقدر است؟ (ب) بسامد تشدید، f_r ، چقدر است؟

۱۱۰۳ به فرض آنکه: دامنه یک نوسانگر هماهنگ میرا بعد از n نوسان کامل $1/e$ مقدار اولیه‌اش افت کند، نشان دهید که نسبت دوره تناوب این نوسان به دوره تناوب همان نوسانگر بدون میرایی از رابطه زیر به دست می‌آید

$$\frac{T_d}{T_0} = \left(1 + \frac{1}{4\pi^2 n^2}\right)^{1/2} \approx 1 + \frac{1}{8\pi^2 n^2}$$

که در رابطه آخر اگر n بزرگ باشد، تقریب صادق است. (فرمولهای تقریبی را در پیوست د بینید.)

۱۲۰۳ تمام بخشهای مثال ۷.۳ را برای حالتی که در آن ضریب میرایی نمایی γ نصف مقدار بحرانی، و بسامد محرك مساوی ω_0 باشد، انجام دهید.

۱۳۰۳ برای نوسانگر هماهنگی با میرایی جزئی داریم: $\gamma \ll \omega_0$ ، نشان دهید که بسامد محرک که به ازای آن دامنه حالت پایا نصف دامنه حالت پایا در بسامد تشدید است، عبارت خواهد بود از: $\omega \approx \omega_0 \pm \gamma/\sqrt{3}$.

۱۴۰۳ نشان دهید که ضریب کیفیت، Q ، یک نوسانگر هماهنگ با میرایی جزئی مساوی است با نسبت دامنه حالت پایا در بسامد تشدید به دامنه در بسامد محرك صفر، به ازای مقدار معلوم دامنه و داشته F_0 .

۱۵۰۳ نوسانگر هماهنگ میرایی توسط نیروی خارجی به شکل

$$F_{ext} = F_0 \sin \omega t$$

و داشته می شود. نشان دهید که جواب حالت پایا از رابطه زیر به دست می آید

$$x(t) = A(\omega) \sin(\omega t - \varphi)$$

که $A(\omega)$ و φ در عبارتهایی که در معادلات (۳۷.۳) و (۳۸.۳) به دست آمده اند، همسان اند. ۱۶۰۳ معادله دیفرانسیل حرکت نوسانگر هماهنگ میرایی را که توسط یک نیروی هماهنگ میرا، به شرح زیر، و داشته می شود، حل کنید

$$F_{ext}(t) = F_0 e^{-\alpha t} \cos \omega t$$

[دانهمایی: $e^{-\alpha t} \cos \omega t = \text{Re}(e^{-\alpha t + i\omega t}) = \text{Re}(e^{\beta t})$ ، که $\beta = -\alpha + i\omega$ ، جوابی را به صورت $Ae^{\beta t}$ فرض کنید.]

۱۷۰۳ آونگ ساده ای به طول l با دامنه 45° نوسان می کند. (الف) دوره تناوب آن چقدر است؟ (ب) اگر این آونگ به عنوان وسیله آزمایشی برای تعیین مقدار g در آزمایشگاه به کار رود، خطای حاصل را در استفاده از فرمول مقدماتی $T_0 = 2\pi(l/g)^{1/2}$ پیدا کنید. (ج) مقدار تقریبی هماهنگ سوم موجود در نوسان آونگ را بیابید.

۱۸۰۳ صحت معادلات (۶۵.۳) و (۶۶.۳) در متن درس را تحقیق کنید.

۱۹۰۳ نشان دهید که سری فوریه برای یک «موج مربعی» دوره ای به صورت زیر است

$$f(t) = \frac{4}{\pi} \left[\sin(\omega t) + \frac{1}{3} \sin(3\omega t) + \frac{1}{5} \sin(5\omega t) + \dots \right]$$

که در آن

$$f(t) = +1 \quad \text{به ازای } 0 < \omega t < \pi, \quad 2\pi < \omega t < 3\pi, \quad \text{و غیره}$$

$f(t) = -1$ به ازای $\pi < \omega t < 2\pi$ ، $3\pi < \omega t < 4\pi$ ، و غیره

۳۰۰۳ با استفاده از نتیجه بالا، حرکت حالت پایای نوسانگر هماهنگ میرایی را به دست آورید که به وسیله نیروی موج مربعی دوره‌ای به دامنه F_0 و داشته می‌شود. در حالت خاص دامنه‌های نسبی سه جمله اول A_1 ، A_3 ، و A_5 از تابع پاسخ $x(t)$ را در حالتی که سومین هماهنگک بسامد تحریک، 3ω ، با بسامد ω نوسانگر نامیرا منطبق باشد، به دست آورید. ضریب کیفیت را $Q = 100$ بگیرید.