



İçindekiler

- [1_Zoruna Salınımılar ve Rezonans](#)
 - [1.1 Giriş](#)
 - [1.2 Bir boyutlu sönümlü harmonik salınıcının zoruna salınımı](#)
 - [1.2.1 Serbest sönümlü salının durumu \$F\(t\) = 0\$](#)
 - [1.2.2 Harmonik sürücü kuvvet etkisinde kararlı durum salınımı](#)
 - [1.2.3 Soğrucusu ve esnek genlik](#)
 - [1.2.4 Rezonans](#)
 - [1.2.5 Esnek genliğin frekansla değişimi](#)
 - [1.2.6 Rezonans eğrileri](#)
 - [1.2.7 Geçici durumda zoruna salınım](#)
 - [1.2.8 Durgun durum başlangıç şartı](#)
 - [1.2.8.1 Sürücü ve doğal salının frekansının eşit olması durumu](#)
 - [1.2.8.2 Sönümsüz durum ve bitmeyen vurular](#)
 - [1.2.8.3 Geçici vurular](#)
 - [1.3 İki serbestlik dereceli sistemlerde rezonanslar](#)
- [2_Aşağıdaki ifade silinebilir.... veya değiştirilebilir...](#)
 - [2.1 Kaynaklar](#)

TİTREŞİM ve DALGAR / FİZ220

Doç. Dr. Mesut Karakoç

Akdeniz Üniversitesi, Fen Fakültesi, Fizik Bölümü
2018 - 2019 Bahar Dönemi



1 Zoruna Salınımılar ve Rezonans

1.1 Giriş

Yazılacak....

1.2 Bir boyutlu sönümlü harmonik salınıcının zoruna salınımı

Nokta gibi kabul edebileceğim m küteli bir nesnenin tek boyutta x olarak adlandırılan eksen doğrultusunda salınımını inceleyelim. Eğer bu bir kütle-yay sistemi ise, $x(t)$ kadar denge konumundan uzaklaşan cisim üzerine ($x(t)$ kadar genleşen veya sıkışan) yay tarafından $F_{yay} = -kx(t)$ gibi bir kuvvet uygulanır. Kuvveteki yay sabiti, $k = m\omega_0^2$, olarak da tanımlanabilir. Burada ω_0 serbest salinan (diş kuvvet altında kalmadan) kütle yay sisteminin doğal açısal frekansıdır. Eğer bu sistemi daha gerçekçi hale getirmek istersek, $F_s = -m\Gamma\ddot{x}(t)$ şeklinde kütleye etki eden bir sürtünme kuvveti de tanımlanabilir. Burada Γ birim kütle başına sürtünme veya sönüm sabitidir. Bu kuvvetlere ek olarak sistem dışarıdan $F(t)$ gibi bir dış kuvvetle de zorlanıyor (sürülmüyor) olabilir. Bu durumda Newton'un ikinci yasası gereği böyle bir sistemdeki kütlenin hareket denklemi,

$$m\ddot{x}(t) = F_{yay} + F_s + F(t) \quad (1)$$

$$m\ddot{x}(t) = -m\omega_0^2 x(t) - m\Gamma\dot{x}(t) + F(t) \quad (2)$$

olur. Sürücü kuvvet olmadığı, $F(t) = 0$, durumda sistem sönümlü bir serbest salınınmını gerçekleştirir.

1.2.1 Serbest sönümlü salınınm durumu $F(t) = 0$

Bu durumda Denk. [\(1\)](#),

$$\ddot{x}(t) + \Gamma\dot{x}(t) + \omega_0^2 x(t) = 0 \quad (3)$$

halini alır. Orta çıkan denklem ikinci dereceden çizgisel (lineer) homojen bir diferansiyel denklemidir. Bu denklemin çözümü,

$$x_1(t) = C e^{-(\frac{1}{2})\frac{\Gamma}{\tau} t} \cos(\omega_1 t + \theta) \quad (4)$$

olarak önerilebilir. Önerilen çözümün denklemi sağlayabilmesi için,

$$\tau = \frac{1}{\Gamma} \quad \text{ve} \quad \omega_1^2 = \omega_0^2 - \frac{1}{4}\Gamma^2 \quad (5)$$

olmalıdır. Trigonometrik fonksiyonlar arası dönüşüm bağıntıları hatırlanırsa,

$$C \cos(\omega_1 t + \theta) = -C \sin(\theta) \sin(\omega_1 t) + C \cos(\theta) \cos(\omega_1 t)$$

$$A_1 = -C \sin(\theta)$$

$$B_1 = C \cos(\theta)$$

$$C \cos(\omega_1 t + \theta) = A_1 \sin(\omega_1 t) + B_1 \cos(\omega_1 t)$$

ve bu dönüşümler önerilen çözümde kullanılırsa hareket denkleminin çözümü,

$$x_1(t) = e^{-(\frac{1}{2})\frac{t}{\Gamma}}(A_1 \sin(\omega_1 t) + B_1 \cos(\omega_1 t)) \quad (6)$$

halini alır. Bu yeni haline $x(0)$ ve $\dot{x}(0)$ başlangıç şartları uygulanırsa,

$$x_1(0) = B_1$$

$$\left. \frac{d}{dt} x_1(t) \right|_{t=0} = A_1 \omega_1 - \frac{B_1 \Gamma}{2}$$

eşitlikleri elde edilir. Buradan A_1 ve B_1 sabitleri,

$$\begin{aligned} B_1 &= x_1(0) \\ \omega_1 A_1 &= \dot{x}_1(0) + \frac{\Gamma}{2} x_1(0) \end{aligned}$$

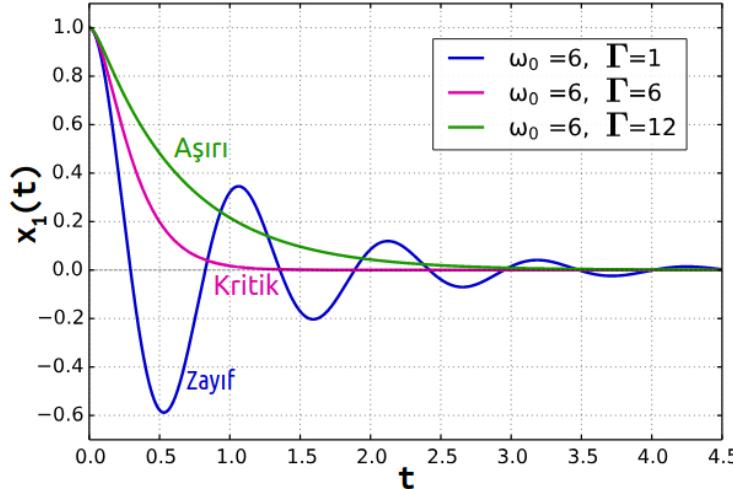
olurlar. Böylece hareket denkleminin çözümü,

$$x_1(t) = e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \left(x_1(0) \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1} \left[\dot{x}_1(0) + \frac{\Gamma}{2} x_1(0) \right] \sin(\omega_1 t) \right) \quad (7)$$

halini alır. $\omega_1^2 = \omega_0^2 - (\frac{\Gamma}{2})^2$ olduğu hatırlanırsa bu sistemin salınımıları

- $\frac{\Gamma}{2} < \omega_0$ ise zayıf sönümlü,
- $\frac{\Gamma}{2} \approx \omega_0$ ise kritik sönümlü,
- $\frac{\Gamma}{2} > \omega_0$ ise aşırı sönümlü

gibi sınıflandırılır. Üç durum için $x_1(t)$ 'nin zamana göre değişimi aşağıdaki şekilde gösterilmiştir.



Kritik sönümlü durumda $\frac{\Gamma}{2} \approx \omega_0$ olduğundan $\omega_1 \approx 0$ olur. Böylece sistemin hareket çözümünün denklemi,

$$x_1(t) \approx x_1(0) e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \quad (8)$$

ifadesine indirgenir. Bu durumda sistemin davranışının yukarıdaki şekilde gösterilmiştir. Aşırı sönümlü durumda ise ω_1^2 eksi değerler alır. Bu durumda ω_1 bir karmaşık (kompleks) sayıya dönüşür ve

$$\omega_1 = \pm i |\omega_1| \quad (9)$$

$$|\omega_1| = \sqrt{\left(\frac{\Gamma}{2}\right)^2 - \omega_0^2} \quad (10)$$

olarak yazılabilir. Burada i bir sanal sayıdır ve $i^2 = -1$ 'dir. Aşırı sönümlü durum için hareket denkleminin çözümü,

$$x_1(t) = e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \left(x_1(0) \cosh(|\omega_1|t) + \frac{1}{\omega_1} \left[\dot{x}_1(0) + \frac{\Gamma}{2} x_1(0) \right] \sinh(|\omega_1|t) \right) \quad (11)$$

haline gelir.

Böyle bir sistemin herhangi bir andaki toplam enerjisini (kinetik + potansiyel) zamana göre değişimi,

$$E(t) = \frac{1}{2} m \dot{x}_1^2(t) + \frac{1}{2} m \omega_0^2 x_1^2(t) \quad (12)$$

şeklinde yazılabilir. Toplam enerji için yazılan bu ifadeyi çok zayıf sönümlü ($\frac{\Gamma}{2} \ll \omega_0$) durumu için inceleyelim. Bu durumda x_1 'in $e^{-\frac{\Gamma t}{2}}$ kısmı bir periyot üzerinden çok fazla değişimeyecektir ve bu kısım zamanla değişmemiştir gibi kabul edilebilir. Böylece sadece kosinus ve sinüs kısının bir periyot üzerinden ortalaması alınır,

$$E_0 = \frac{1}{2} m \left(\omega_1^2 + \omega_0^2 \right) \left(\frac{1}{2} A_1^2 + \frac{1}{2} B_1^2 \right) \quad (13)$$

ortalama E_0 yukarıdaki gibi olur. Böylece çok zayıf sönümlü bir sistem için enerjinin, $E(t)$, zamanla değişimi,

$$E(t) = E_0 e^{-\Gamma t} = E_0 e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (14)$$

olur.

1.2.2 Harmonik sürücü kuvvet etkisinde kararlı durum salınımı

Bir sistemi süren $F(t)$ gibi bir kuvvet çok çeşitli şekilde olabilir. $F(t)$ kuvveti zamanın bir fonksiyonu olarak bilinse bile hareket denkleminin çözümünü zorlaştıracak bir yapıya sahip olabilir. Titreşim hareketleri doğası gereği bir birini tekrarlama eğiliminde olduğuna göre $F(t)$ kuvveti de böyle bir doğaya sahip olabilir. Bu durumda $F(t)$ kuvvetinin de bir tekrarlam frekansı olacaktır. Dolayısıyla böyle bir kuvveti temsil eden $F(t)$ fonksiyonu çeşitli ω frekansları üzerinden aşağıdaki gibi bir Fourier serisine açılabilir.

$$F(t) = \sum f(\omega) \cos(\omega t + \phi(\omega)) \quad (15)$$

incelediğimiz bir serbestlik dereceli sistem için daha önce yazdığını hareket denklemi yeniden düzenlenirse,

$$m\ddot{x}(t) + m\omega_0^2 x(t) + m\Gamma\dot{x}(t) = F(t) \quad (16)$$

halini alır. Burada $F(t)$ yerine Fourier serisi açılımı koyabiliyoruz. Böylece,

$$m\ddot{x}(t) + m\omega_0^2 x(t) + m\Gamma\dot{x}(t) = \sum f(\omega) \cos(\omega t + \phi(\omega)) \quad (17)$$

denklemine ulaşılır. Böyle bir denklemi çözmektense,

$$m\ddot{x}(t) + m\omega_0^2 x(t) + m\Gamma\dot{x}(t) = F_0 \cos(\omega t) \quad (18)$$

şeklinde bir denklemi çözmek daha kolaydır. Burada $F_0 \cos(\omega t)$ yukarıdaki Fourier serisinin elemanlarından birisidir. $\phi(\omega)$ faz farkı başlangıç durumu için sıfır kabul edilmiştir. Bu yeni denklemi çözerek aslında serinin her bir elemanı için çözümü elde etmiş oluyoruz. Daha sonra, çizgisel diferansiyel denklemelerin bir özelliği olan, üst üste gelme ilkesi gereğince bu çözümlerin üst üste gelmesiyle $F(t)$ için çözüm bulunmuş olur.

Ortaya çıkan denkemin zayıf sönümlü durumda kararlı hal çözümlerini arıyoruz. Kararlı hal sürücü kuvvetin uygulanma süresinin sistemin sönümlü süresinden uzun olduğu durumda ortaya çıkar. Böyle bir durumda sistem artık sürücü kuvvetin frekansıyla salınımeye başlar.

1.2.3 Soğrucu ve esnek genlik

Hareket denkleminin Kararlı hali için,

$$x_k(t) = A \sin \omega t + B \cos \omega t \quad (19)$$

gibi bir çözüm önerilebilir veya Python diline ait SymPy kütüphanesi kullanılarak en genel çözüm aşağıdaki gibi bulunabilir.

$$x(t) = C_1 e^{\frac{i(-\Gamma - \sqrt{\Gamma^2 - 4\omega_0^2})}{2}} + C_2 e^{\frac{i(-\Gamma + \sqrt{\Gamma^2 - 4\omega_0^2})}{2}} + \frac{F_0 \Gamma \omega \sin(\omega t)}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)} - \frac{F_0 \omega^2 \cos(\omega t)}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)} + \frac{F_0 \omega_0^2 \cos(\omega t)}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)}$$

Genel çözümdeki C_1 ve C_2 kat sayılı sönümden sorumlu kısımlar kararlı duruma geçmek için gerekli süre beklentiği takdirde sıfır yaklaşacaktır. Bu durumda kararlı durum çözümü aşağıdaki gibi olacaktır.

$$x_k(t) = \frac{F_0 \Gamma \omega \sin(\omega t)}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)} + \left(-\frac{F_0 \omega^2}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)} + \frac{F_0 \omega_0^2}{m (\Gamma^2 \omega^2 + (\omega^2 - \omega_0^2)^2)} \right) \cos(\omega t)$$

Hareket denkleminin çözümü için önerilen ilk ifade ve SymPy yardımıyla elde edilen ifade karşılaştırıldığında A ve B katsayılarının,

$$A = \frac{F_0}{m} \frac{\Gamma \omega}{(\Gamma^2 \omega^2 + (\omega_0^2 - \omega^2)^2)} \equiv A_{so\ddot{s}} \quad (20)$$

$$B = \frac{F_0}{m} \frac{(\omega_0^2 - \omega^2)}{(\Gamma^2 \omega^2 + (\omega_0^2 - \omega^2)^2)} \equiv A_{es} \quad (21)$$

olacağı görülebilir. Burada tanımlanan yeni katsayılar, $A_{so\ddot{s}}$ ve A_{es} , sırasıyla soğrucu ve esnek genlik adları verilir. A ve B katsayılarına verilen yeni isimler, "Giriş Gücü" tanımlanınca anlam kazanır. Giriş gücü sistemi süren kuvvetin sisteme aktardığı güç olarak düşünülebilir. Anlık giriş gücü,

$$P(t) = F(t)v(t) \quad (22)$$

şeklinde tanımlanır. Çalıştığımız bir boyutlu sistemin için,

$$P(t) = F(t) \dot{x}_k(t) = F_0 \cos(\omega t) (\omega A \cos(\omega t) - \omega B \sin(\omega t)) \quad (23)$$

olur. Sistemin giriş gücünün bir periyot üzerinden ortalaması,

$$\bar{P} = < P(t) > = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} P(t) dt \quad (24)$$

$$\bar{P} = F_0 \omega A \int_{t_0}^{t_0+T} \cos^2(\omega t) dt - F_0 \omega B \int_{t_0}^{t_0+T} \cos(\omega t) \sin(\omega t) dt \quad (25)$$

$$\bar{P} = \frac{1}{2} F_0 \omega A \quad (26)$$

olur. Elde edilen bu ortalama güç ifadesi bir periyot boyunca sistem tarafından soğrulan giriş gücü olarak adlandırılır. Bu nedenle $A \equiv A_{so\ddot{s}}$ tanımı yapılır ve \bar{P} ,

$$\bar{P} = \frac{1}{2} F_0 \omega A_{so\ddot{s}} \quad (27)$$

şeklinde yeniden yazılır. $P(t)$ anlık güçteki B katsayılı kısım anlık gücü katkıda bulunurken bir periyot üzerinden ortalaması ise sıfırdır. Yine de bu kısım öünsüzden denmez. Çünkü ω sürücü frekansı ω_0 frekansından uzaklığında sistemin salınımında etkin olan kısım B katsayılı kısımdır. Bu nedenle $B \equiv A_{es}$ tanımı yapılır.

Aynı sistemde anlık olarak sürdürme ile yitirilen güç,

$$P_{sür}(t) = F_s v(t) = m\Gamma [\dot{x}_k(t)]^2 \quad (28)$$

şeklindedir. Bunun bir periyot üzerinden ortalaması ise,

$$\bar{P}_{sür}(t) = \frac{1}{2}m\Gamma\omega^2 [A_{sog}^2 + A_{es}^2] \quad (29)$$

olur. Gerekli aritmetik işlemler yapılrsa giriş gücünün ve sürdürmede kaybedilen gücün bir periyot ortalamalarının birbirlerine eşit oldukları gösterilebilir.

Kararlı durumda çalıştığımız bir serbestlik dereceli salınıcı da biriken toplam (kinetik + potansiyel) enerji sabit değildir. Bunun nedeni anlık giriş gücünün ve sürdürmeye yitirilen anlık gücün her birbirlerine eşit olmamalarıdır. Anlık biriken enerji,

$$E(t) = K(t) + U(t) \quad (30)$$

$$= \frac{1}{2}m[\dot{x}_k]^2 + \frac{1}{2}m\omega_0^2(x_k)^2 \quad (31)$$

ile verilir. Anlık biriken enerjinin bir periyot üzerinden ortalaması ise,

$$\bar{E} = \frac{1}{4}m\omega^2(A_{sog}^2 + A_{es}^2) + \frac{1}{4}m\omega_0^2(A_{sog}^2 + A_{es}^2) \quad (32)$$

$$= \frac{1}{2}m(\omega^2 + \omega_0^2)\left(\frac{1}{2}A_{sog}^2 + \frac{1}{2}A_{es}^2\right) \quad (33)$$

olur. Burada ω^2 'li terim kinetik enerjinin ortalaması, ω_0 ise potansiyel enerjinin ortalamasıdır. Denklemlen görüldüğü üzere iki ortalama birbirine eşit değildir. Ancak $\omega = \omega_0$ olursa eşit olurlar. Bu durumda ki ortalama enerji denklemi ile **zayıf sönüüm** durumunda elde edilen ortalama enerji denklemi aynıdır. Yine bu durumda elde edilen ortalama enerji terimi sürdürme kuvvetinden dolayı kaybedilen güçle,

$$\bar{E} = \tau \bar{P}_{sür} \quad (34)$$

şeklinde ilişkilidir. Bu denklem iki şekilde yorumlanabilir. Birincisi eğer sürücü kuvvet kesilirse, sistem τ sönüüm süresi sabitine bağlı olarak enerjisini kaybedecektir. İkinci durumda ise, zayıf sönümlü halde ω_0 'a yakın bir sürücü frekansla sistem sürülsürse, sisteme sürdürmeden dolayı kaybedilen enerji τ süresinde sürücü kuvvet tarafından sisteme tekrar kazandırılır. $\omega \neq \omega_0$ durumuna ait bağıntıyı elde etmek daha zordur, şimdilik bu durumu incelemeyeceğiz.

1.2.4 Rezonans

Bir salınıcı sistemin doğal frekanslarında sürücü bir dış kuvvet tarafından daha büyük genlikle salınmasının sağlanması olayına **rezonans** denir. Ortaya çıkan büyük genliğin (göreceli olarak en büyük genliğin) gerçekleştiği bu frekanslar, rezonans frekansları olarak da adlandırılırlar. Rezonans frekansında sürülen bir sistem, titreşen sistem enerjiyi birektirebildiği için, çok küçük periyodik kuvvetlerle çok büyük genliklere ulaşabilir.

İncelediğimiz bir serbestlik dereceli sistem τ sönüüm süresinin en az bir kaç katı sürede dış sürücü kuvvetle $\omega \approx \omega_0$ olacak şekilde sürüldüğünde rezonansa gelebilir. Giriş gücünün ortalaması daha önceki bilgilerimizden yararlanılarak,

$$P = P_0 \frac{\Gamma^2 \omega^2}{\left(\omega_0^2 - \omega^2\right)^2 + \Gamma^2 \omega^2} \quad (35)$$

olarak yazılabilir. Burada P_0 rezonans durumundaki en büyük (maksimum) güçtür. Güçün yarıya indiği "yarı güç nokları" $P(\omega) = P_0/2$ eşitliğinden,

$$\omega^2 = \omega_0^2 \pm \Gamma\omega \quad (36)$$

olarak bulunur. Bu ifadenin dört farklı çözümü vardır. Bu dört farklı çözümden fizikal durumu temsil eden aşağıdaki ikisidir.

$$\omega = \sqrt{\omega_0^2 + \frac{1}{4}\Gamma^2} \pm \frac{1}{2}\Gamma \quad (37)$$

Bu iki çözümün farkı,

$$\Delta\omega = \Gamma \equiv \Delta\omega_{rg} \quad (38)$$

olur ve bu fark **rezonans genişliği** veya yarı en büyük güçteki tam frekans genişliği (full-frequency width at half-maximum power: **FWHM**) olarak adlandırılır. Serbest salınımın τ sönüüm katsayısının $\frac{1}{\Gamma}$ olduğu hatırlanırsa,

$$\Delta\omega_{rg}\tau = 1 \quad (39)$$

eşitliği elde edilir. Bu ifade ile sürülen salınımın rezonans genişliğiyle serbest salınımın sönüüm süresi arasında ters orantı olduğu anlaşılmaktadır. Bu eşitlik birden çok serbestlik derecesi olan sistemler için de geçerlidir. Rezonansın sönüüm olmadığı durumda ω_0 açısal frekansında gerçekleştiğine dikkat edilmelidir. Sönümlü durumda ise yeterince bekleyip kararlı duruma geçilir, bu durumda sistemin doğal frekansı, Γ sönüüm sabitinin de etkisiyle, ω_1 olur. Böylece sürücü frekansı ω yeni doğal frekans ω_1 'ye yaklaşlığında rezonansa yaklaşılır.

Rezonans genişliği ve sönüüm sabitinin oluşturduğu denklem çok serbestlik dereceli bir sistemdeki hemen her doğal frekans için geçerlidir, yeter ki doğal frekanslar birbirlerine çok yakın olmasınlar. Bu eşitliğin sağladığı bir fayda ise bir sistemin rezonans genişliği ölçülerek, sönüüm süresinin bulunabilecek olmasıdır.

1.2.5 Esnek genliğin frekansla değişimi

Kararlı durumda $A_{es} \cos(\omega t)$ teriminin ortalama giriş gücü \bar{P} 'ye katkısı olmadığını biliyoruz. Rezonans durumunda bu terimin A_{es} katsayısı sıfır olur.

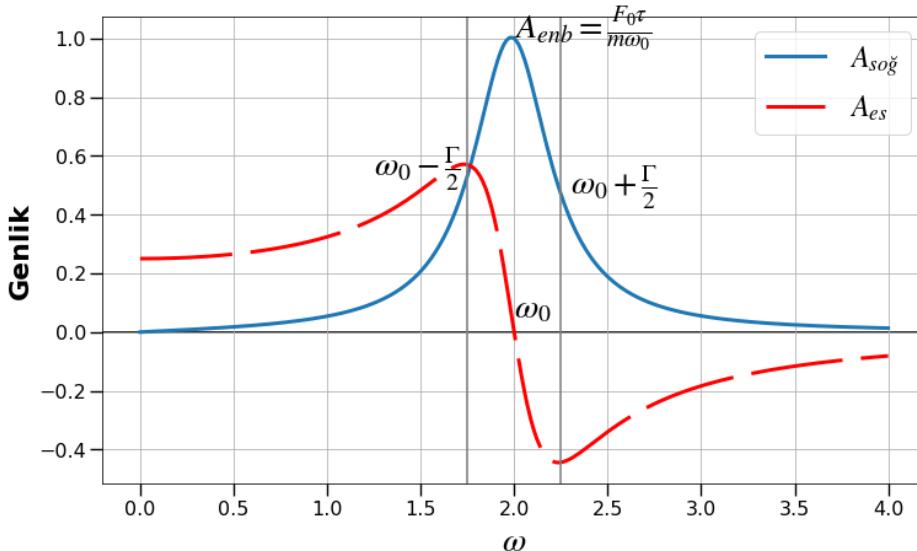
Yine de bu terim önemlidir denemez. ω sürücü frekansı ω_0 doğal frekansından uzaklaşıkça, yanı rezonanstan uzaklaşıkça, bu terim baskın hale gelir. A_{sog} ve A_{es} katsayıları birbirlerine oranlanırsa,

$$\frac{A_{es}}{A_{sog}} = \frac{\omega_0^2 - \omega^2}{\Gamma\omega} \quad (40)$$

olacağını göstermek kolaydır. Bu oranla rezonanstan uzaklaşıkça x_k çözümünün hangi terimin baskın hale geleceği rahatça görülebilir. Öncelikle $\omega_0 > \Gamma$ 'dır, çünkü zayıf sönümlü durumda rezonanstan bahsedilebilir. ω küçüldükçe $\omega_0^2 > \Gamma\omega$ olur. ω büyündüğünde $\omega^2 > \Gamma\omega$ olur. Böylece ω 'nın ω_0 'dan uzaklaşmasıyla $|\omega_0^2 - \omega^2| > \Gamma\omega$ olacağı açıktır. ω büyündükçe A_{es} katsayılı terim A_{sog} katsayılı terimden daha baskın hale gelir ve soğurma katsayılı terim ihmal edilebilir. Böylece kararlı çözüm,

$$x_k(t) \approx A_{es} \cos \omega t \approx \frac{F_0}{m(\omega_0^2 - \omega^2)} \cos \omega t \quad (41)$$

olur. Esnek kısım baskinken Γ sönümlü sabitinin çözümde artık etkisinin olmadığı görülebilir. Soğucu ve esnek genliklerin rezonans frekansı civarındaki ve rezonanstan uzaktaki davranışları aşağıdaki şekilde gösterilmiştir.



1.2.6 Rezonans eğrileri

Dış sürücü bir kuvvetle sürülen sönümlü harmonik osilatörün davranışını anlayabilmek için bazı fiziksel nicelikleri tanımladık. Örneğin; A_{sog} , $|A|^2 \equiv A_{es}^2 + A_{sog}^2$, giriş gücü (P) ve biriken enerji (E) vb. gibi. Bu nicelikleri tanımlayan formüller incelediğinde benzer yapıya sahip oldukları, hatta paydalارının birebir aynı olduğu görülebilir. Belirli şartlar altında benzer **rezonans eğrileri** üreteceğimizi gösterebiliriz. Bu fiziksel ifadelerin formülleri,

$$A_{sog}(\omega) = A_{sog}(\omega_0) \frac{\Gamma^2 \omega_0 \omega}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \Gamma^2 \omega^2} \quad (42)$$

$$|A(\omega)|^2 = |A(\omega_0)|^2 \frac{\Gamma^2 \omega_0^2}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \Gamma^2 \omega^2} \quad (43)$$

$$P(\omega) = P(\omega_0) \frac{\Gamma^2 \omega^2}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \Gamma^2 \omega^2} \quad (44)$$

$$E(\omega) = E(\omega_0) \frac{\Gamma^2 (\omega^2 + \omega_0^2)/2}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \Gamma^2 \omega^2} \quad (45)$$

olarak verilirler. Bu eşitlikler incelediğinde dördünden paydalalarının eşit olduğu görülmektedir. Paydayı, $D(\omega)$ olarak isimlendirip,

$$D(\omega) \equiv (\omega_0 - \omega)^2 (\omega_0 + \omega)^2 + \Gamma^2 \omega^2 \quad (46)$$

şeklinde yeniden yazmak mümkündür. $D(\omega)$ ifadesinde $(\omega_0 - \omega)$ 'lı rezonans eğrisinin kısım rezonans civarındaki hızlı değişiminde daha etkindir. $D(\omega)$, $\omega - \omega_0$ terimi hariç, zayıf sönümlü rezonans durumunda $\omega = \omega_0$ alınarak,

$$D(\omega) \approx 4\omega_0^2 [(\omega_0 - \omega)^2 + (\Gamma/2)^2] \quad (47)$$

şeklinde yeniden yazılabılır. Rezonans ifadelerinin pay kısımları için de yan işlem uygulanırsa dört ifadenin frekansa bağlı kısımları,

$$R(\omega) \equiv \frac{(\Gamma/2)^2}{(\omega_0 - \omega)^2 + (\Gamma/2)^2} \quad (48)$$

şeklinde yazılabılır. Böylece $R(\omega)$ ile gösterilen rezonan davranışının genel eğrisi elde edilmiş olur. Bu eğri hakkında bazı bilgiler:

- $R(\omega_0) = 1$
- $R(\omega)$ 'nın rezonans genişliği $\Delta\omega_{rg} = \Gamma$ 'dır.
- $R(\omega)$ bir çift fonksiyondur, bunun anlamı rezonans frekansı civarında simetiktir.
- Optik fizигinde "Lorentz şekli" olarak adlandırılır.
- Çekirdek fizигinde "Breit-Wigner" rezonans eğrisi denir.

1.2.7 Geçici durumda zoruna salınım

incelediğimiz sistemin nareket denklemi lineerdir. Bu nedenle surucu kuvvetin var olmadığı $x_1(t)$ çözümü ile var olduğu $x_k(t)$ çözümünün toplamı da hareket denkleminin bir çözümüdür. Bu çözüm,

$$x(t) = x_1(t) + x_k(t) \quad (49)$$

$$= A_{sog} \sin \omega t + A_{es} \cos \omega t + e^{-\Gamma t/2} [A_1 \sin \omega_1 t + B_1 \cos \omega_1 t] \quad (50)$$

olarak yazılabilir. $x(t)$ çözümü sistemin genel çözümü olarak adlandırılabilir. Çünkü sistemin bir serbestlik dereceli hareketinin bütün olası durumlarını kapsar.

1.2.8 Durgun durum başlangıç şartı

Zayıf sönümlü durum için incelediğimiz salınının başlangıçta ($t=0$) pratik olarak denge konumunda durgun olduğunu kabul edelim. Yani $x(0) = 0$ ve $\dot{x}(0) = 0$ olmalıdır. Bu durumda genel çözüm için aşağıdaki sonuçlara ulaşılır.

$$x(0) = A_{es} + B_1$$

$$\dot{x}(0) = A_1 \omega_1 + A_{sog} \omega - \frac{B_1 \Gamma}{2}$$

Sistem zayıf sönümlü olduğundan, $\dot{x}(0)$ 'daki Γ 'lı kısmı ihmal edebiliriz. Bu durumda,

$$\dot{x}(0) \approx A_1 \omega_1 + A_{sog} \omega$$

olur. Böylece iki sınır şartından ve rezonans civarında $\omega \approx \omega_1$ olacağından $B_1 = -A_{es}$ ve $A_1 = -A_{sog}$ olarak elde edilir. Böylece genel çözüm,

$$x(t) = A_{es} \left(\cos(\omega t) - e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \cos(\omega_1 t) \right) + A_{sog} \left(\sin(\omega t) - e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \sin(\omega_1 t) \right)$$

halini alır. Çözümün bu halinden bazı ilginç sonuçlar doğar.

1.2.8.1 Sürücü ve doğal salının frekansının eşit olması durumu

Eğer sürücü frekansı ω doğal salının frekansı ω_1 'e eşit olursa durgun durum başlangıç şartı için aşağıdaki eşitlikler ortaya çıkar.

$$x(t) = \left(1 - e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \right) (A_{es} \cos(\omega_1 t) + A_{sog} \sin(\omega_1 t))$$

$$x(t) = \left(1 - e^{-\frac{\Gamma t}{2}} \right) x_k(t)$$

Bu eşitliklere göre sistem "baştan itibaren" kararlı durumdadır.

1.2.8.2 Sönümsüz durum ve bitmeyen vurular

$\Gamma = 0$ durumunda sönümlü terimi $A_{sog} = 0$ olur. Böylece geriye sadece A_{es} kalır ve o da,

$$A_{es} = \frac{F_0/m}{\omega_0^2 - \omega^2} \quad (51)$$

halini alır. Böylece $x = x_1 + x_k$ genel çözümü,

$$x(t) = \frac{F_0}{m} \frac{\cos \omega t - \cos \omega_0 t}{\omega_0^2 - \omega^2} \quad (52)$$

olur. Bu ifadenin, $A = B \equiv \frac{F_0/m}{\omega_0^2 - \omega^2}$ tanımlarıyla ve biraz da düzenlemeyle,

$$x(t) = A \cos \omega t + B \cos \omega_0 t \quad (53)$$

şeklinde yazılabileceği görülmür. Rezonans civarında ω frekansı ω_0 frekansına yakın olacağından bu harketi bir **vuru** olayı gibi düşünülebilir. Gerekli matematiksel düzenlemeler yapıldığında bu ifadenin,

$$x(t) = A_{kip}(t) \sin \omega_{ort} t \quad (54)$$

şeklinde yazılabileceği görülmür. Burada $\omega_{kip} = (\omega_0 - \omega)/2$, $\omega_{ort} = (\omega_0 + \omega)/2$ ve,

$$A_{kip}(t) = \frac{F_0}{2m} \frac{\sin \omega_{kip} t}{\omega_{ort} \omega_{kip}} \quad (55)$$

olur. Sistemin biriken enerjisi ise,

$$E(t) = E_0 \sin^2 \omega_{kip} t \quad (56)$$

$$= \frac{E_0}{2} (1 - \cos \omega_{vuru} t) \quad (57)$$

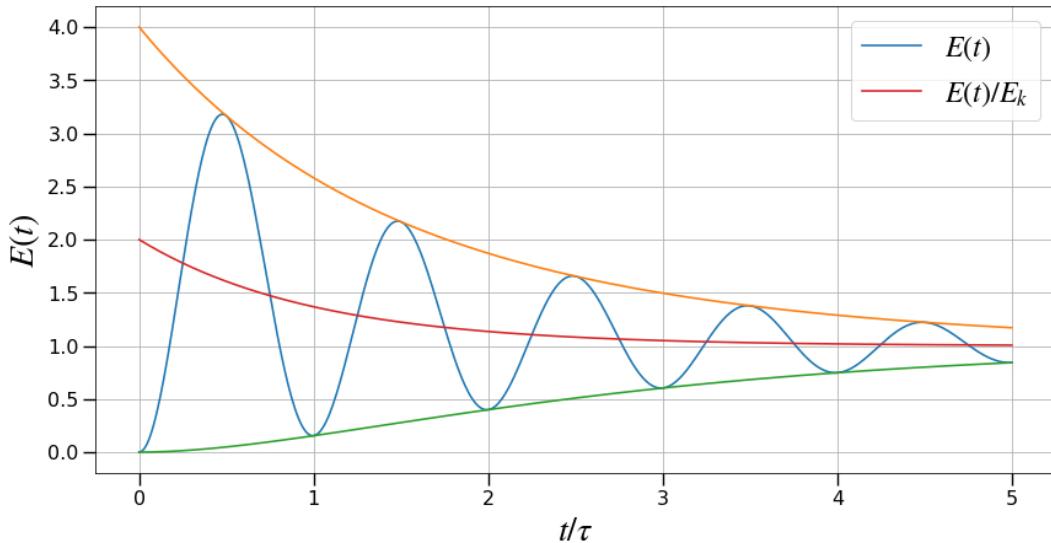
olur. Bu ifadelerden anlaşılacağı üzere $A_{kip}(t)$ genliği ω_{kip} frekansıyla sürekli salınırlar, $E(t)$ ise $\omega_{vuru} = 2\omega_{kip}$ frekansıyla E_0 ortalama enerjisi etrafında sıfırdan en büyük değerine kadar salınırlar.

$\omega = \omega_0$ yani $\Delta\omega = \omega - \omega_0 \rightarrow 0$ özel durumunda ise kip genliği,

$$A_{kip}(t) = \frac{F_0}{2m} \frac{1}{\omega_{ort}} t \quad (58)$$

halini alır. Bu durum sonsuz vuru periyotlu durum olarak adlandırılır çünkü A_{kip} hiç bir zaman sıfır olmaz ve yeterince belli bir sürede bu genlik sonsuza gider.

1.2.8.3 Geçici vurular



Zayıf sönümlü ve ω 'nın ω_1 'e yakın olduğu durumda biriken enerjinin davranışı yaklaşık olarak,

$$E(t) = E_k \left[1 + e^{-\Gamma t} - 2e^{-\Gamma t/2} \cos((\omega - \omega_1)t) \right] \quad (59)$$

ile belirlenir. Burada E_k sistemin kararlı durumda enerjisidir. Yukarıdaki şekilde anlaşılaçığı üzere, sistemi $t=0$ anında $E(0)=0$ enerji değerinden başlatırsak. Sistem birden kararlı duruma geçmeyecektir, çünkü kendi doğal frekansı ω_1 ile salınmak ister. Fakat yeterince süre beklenildiği takdirde E_k enerji değerine ulaşılır ve sistem ω sürücü frekansıyla salınmaya başlar.

1.3 İki serbestlik dereceli sistemlerde rezonanslar

Type Markdown and LaTeX: α^2

Type Markdown and LaTeX: α^2

2 Aşağıdaki ifade silinebilir.... veya değiştirilebilir...

$$x(t) = C_1 e^{\frac{i(-\Gamma - \sqrt{\Gamma^2 - 4\omega_0^2})}{2}} + C_2 e^{\frac{i(-\Gamma + \sqrt{\Gamma^2 - 4\omega_0^2})}{2}}$$

$$\frac{\Gamma^2 P_0 \omega^2}{\Gamma^2 \omega^2 + (-\omega^2 + \omega_0^2)^2} - \frac{P_0}{2}$$

$$-\frac{\Gamma}{2} - \frac{\sqrt{\Gamma^2 + 4\omega_0^2}}{2} \quad (1)$$

$$-\frac{\Gamma}{2} + \frac{\sqrt{\Gamma^2 + 4\omega_0^2}}{2} \quad (2)$$

$$\frac{\Gamma}{2} - \frac{\sqrt{\Gamma^2 + 4\omega_0^2}}{2} \quad (3)$$

$$\frac{\Gamma}{2} + \frac{\sqrt{\Gamma^2 + 4\omega_0^2}}{2} \quad (4)$$

2.1 Kaynaklar

Düzenlenecek... Düzenlenecek... Düzenlenecek...

1. <https://www.britannica.com/science/natural-vibration>
2. [Deep Interior of the Earth, J.A. Jacobs](#)

Damped osilatör, https://commons.wikimedia.org/wiki/File:Mplwp_damped_oscillations.svg

Type Markdown and LaTeX: α^2