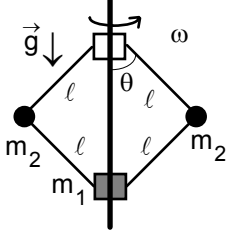
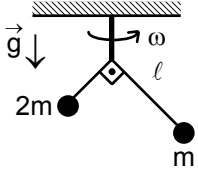


EYLÜL KAMPI SINAVI-1995

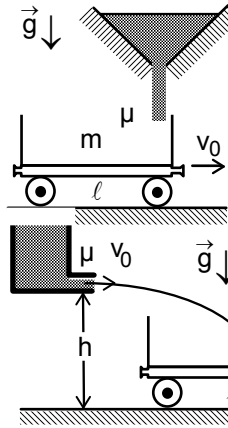


1. Sürtünmesiz düşey eksen etrafında serbestçe hareket eden m_1 kütleli bir cisim uzunlukları l olan ince çubuklarla tutturulmuştur. Bu çubuklar diğer uçlarından eksene tutturulmuş olup, ortalarında kütleleri m_2 olan ufak cisimler bulunmaktadır.

- a) Sistem eksen etrafında döndürülmeye başlıyor. m_1 kütlelerinin ivmesini, θ açısına ve bu değişkenin zamana göre türevi cinsinden bulunuz.
b) Eksen ile çubuklar arasındaki denge açısının 30° olması için m_2 kütleli cisimlerin açısal hızı ne olmalıdır?



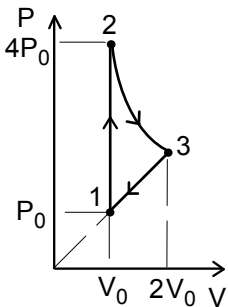
2. Kütleleri m ve $2m$ olan noktasal cisimler toplam uzunluğu l olan bir ip ile birbirine bağlıdır. İp sürtünmesiz bir halkadan geçmiştir. Halkanın nasıl bir ω açısal hızıyla döndürülmesi gerekir ki ip 90° açı ile bükülü olsun? Yerçekimi ivmesi g veriliyor.



3. a) Yatay ve sürtünmesiz bir düzlem üzerinde boş halde iken kütlesi m_0 ve uzunluğu l olan bir vagon, v_0 hızı ile hareket etmektedir. Bir kum deposundan düşen kum vagonun ucu depoya geldiği andan itibaren vagonu $\mu = \frac{dm}{dt}$ kütle hızı ile yüklemekte ve yüklenen kum vagona kalır. Vagon kum deposunun yanından ne kadar zamanda geçer ve hızı nedir?

b) Yatay ve sürtünmesiz bir düzlem üzerinde boş halde iken kütlesi m_0 ve uzunluğu l olan bir vagon durmaktadır. Vagona v_0 hızı ile h yüksekliğinden yatay olarak $\mu = \frac{dm}{dt}$ kütle hızı ile düşen kum tanecikleri vagonun zeminine yapışmakta ve vagon ile beraber hareket etmektedir. Vagonun hızını ve ivmesini zamanın fonksiyonu olarak bulunuz.

4. Sıcaklıkları T_1 ve T_2 ($T_2 < T_1$) olan iki özdeş cisim ısıca yalıtılmış bir kutunun içine konarak denge durumuna gelmeleri sağlanmaktadır. Denge sağlanıncaya kadar sıcak cisim soğuk cisme Q kadar ısı vermektedir. Isı kapasitelerinin sıcaklıktan bağımsız oldukları farz edilirse bu prosesteki entropi artışını bulunuz.

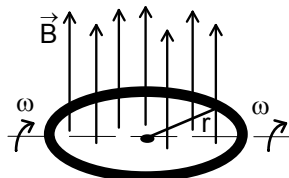


5. Tek atomlu bir gaz ile şekildeki gibi P-V diyagramında kapalı olan 1-2-3-1 proses gerçekleştirilmektedir. Kapalı proseste 1-2 izokorik, 2-3 izotermal, 3-1 ise koordinat sistemin merkezinden geçen bir doğru üzerindedir.

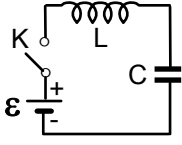
- a) Bu prosesin verimi nedir?
b) 3-1 prosesi için ısı kapasitesi nedir?
c) 1-2, 2-3 ve 3-1 prosesleri için entropi değişimlerini ayrı ayrı bulunuz.

Not: Tek atomlu gaz için $c_v = \frac{3R}{2}$ dir.

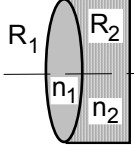
6. Yarıçapı R_1 ve bağıl dielektrik geçirgenlik katsayısı ϵ olan bir yalıtkan küre, U potansiyelinde tutulan ve yarıçapı R_2 olan iletken bir küreden r ($r \gg R_{1,2}$) kadar uzağa konulmuştur. İletken küreye etki eden kuvveti bulunuz.



7. Yatay eksen etrafında serbestçe dönebilen özkütlesi ρ , yarıçapı r ve iletkenlik katsayısı σ olan telden yapılan bir çember bulunmaktadır. Çembere başlangıçta ω_0 açısal hızı veriliyor ve dikey yönde sabit ve homojen B manyetik alanı yaratılıyor. Başlangıç hızının (e) kat azalması için gereken zamanı bulunuz.

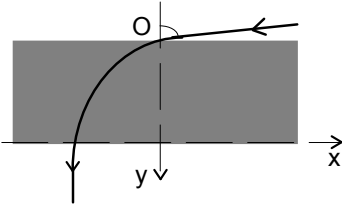


8. E.m.k. sı ε olan bir üreteç ve indüktansı L olan bir bobin ile sığası C olan bir kondansatörden oluşan devrede K anahtarı $t=0$ anında kapatılıyor. Kondansatör üzerindeki gerilim maksimuma eriştiğinde kondansatör patlayıp kısa devre durumuna geliyor. Devreden geçen akımın zamana göre nasıl değiştiğini analitik olarak gösterip, bu akımın grafiğini önemli değerleri belirterek çiziniz.



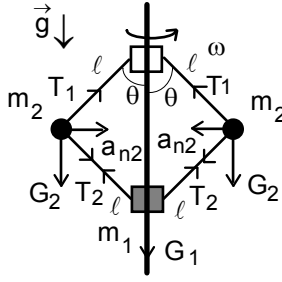
9. a) Yüzeylerinin yarıçapları R_1 ve R_2 ve kırıcılık indisi n_1 olan bir yakınsak mercek ile bir yüzünün yarıçapı R_2 , diğer yüzü ise düzlem ve kırıcılık indisi n_2 olan ıraksak bir mercek birbirine yapıştırılmıştır. Mercekler farklı tip camlardan yapılmış olup her bir camın kırıcılık indisinin Cauchy denklemindeki ilk iki terimle ifade edildiği varsayılmaktadır. Bu mercek çiftinin akromatik (renklenme kusursuz) olması için n_1 ve n_2 kırıcılık indislerinin Cauchy denklemindeki sabit terimleri arasında nasıl bir ilişki olmalıdır?

b) $|R_1|=|R_2|$ için bu mercek çiftinin ıraksak davranması için gerekli koşulu bulunuz.



10. Yüzeyi $y=\text{sabit}$ olan bir düzlemde bulunan bir ortamda kırıcılık indisi $n=n(x)$ olarak değişmektedir. Eğer ışık x eksenine hemen hemen paralel olarak ortama girip bu ortamda $x=py^2$ parabolü çizerse ortamın kırıcılık indisini x koordinatına nasıl bağlı olduğunu bulunuz. Işının ortama girdiği $x=0$ noktasında kırıcılık indisi n_0 dir.

EYLÜL KAMPI SINAVI-1995 SORULARIN ÇÖZÜMLERİ



1. a) Kütlelere etki eden bütün kuvvetler şekilde gösterilmiştir.
b) m_1 kütlelerinin koordinatı, y eksenini aşağıya doğru kabul edersek

$$y_1 = 2l \cos \theta$$

hızı

$$v_{y1} = \frac{dy_1}{dt} = -2l \sin \theta \dot{\theta}$$

ivmesi de

$$a_{y1} = \frac{dv_{y1}}{dt} = -2l \cos \theta \dot{\theta}^2 - 2l \sin \theta \ddot{\theta}$$

olarak bulunur.

b) Eksen ile çubuklar arasındaki denge açısının θ olması için m_1 kütlelerinin eksen boyunca artık hareket etmemesi gerekir. Bu durumda

$$T_1 \cos \theta = m_2 g + T_2 \cos \theta$$

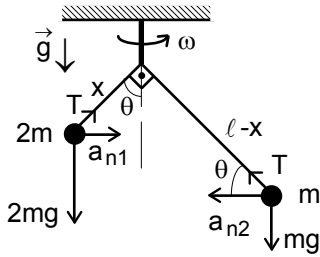
$$T_1 \sin \theta + T_2 \sin \theta = m_2 \omega^2 r_2; r_2 = l \sin \theta$$

$$2T_2 \cos \theta = m_1 g$$

yazabiliriz. Buradan

$$\cos \theta = \frac{(m_1 + m_2)g}{m_2 \omega^2 l}; \omega = \sqrt{\frac{2\sqrt{3}(m_1 + m_2)g}{3m_2 l}}$$

olarak bulunur.



2. Halka ω açısal hızıyla döndürülürse kütlesi 2m olan noktasal cisme bağlı olan ip dikeyle θ açısı yapmaktadır. Bu durumda

$$T \cos \theta = 2mg; T \sin \theta = 2m\omega^2 r_1; r_1 = x \sin \theta$$

yazabiliriz. Kütleli m olan noktasal cisme bağlı olan ip dikeyle $90^\circ - \theta$ açısı yapmaktadır. Bu durumda

$$T \sin \theta = mg; T \cos \theta = m\omega^2 r_2; r_2 = (l-x) \cos \theta$$

yazabiliriz. Her cismin birinci denklemlerinden

$$\tan \theta = \frac{1}{2}; \sin \theta = \frac{\tan \theta}{\sqrt{1 + \tan^2 \theta}} = \frac{\sqrt{5}}{5}; \cos \theta = \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 \theta}} = \frac{2\sqrt{5}}{5}$$

ikinci denklemlerden ise $x = \frac{l}{3}$ olarak bulunur. Buradan

$$2m\omega^2 \frac{l}{3} \frac{\sqrt{5}}{5} = mg; \omega = \sqrt{\frac{3\sqrt{5}g}{2l}}$$

olarak bulunur.

3. a) Momentum korunumu yasasından

$$m_0 v_0 = (m_0 + \mu t) v;$$

t zaman sonra vagonun hızı

$$v = \frac{m_0 v_0}{m_0 + \mu t}$$

vagonun aldığı yol

$$\ell = \int_0^t v dt = \int_0^t \frac{m_0 v_0 dt}{m_0 + \mu t} = \frac{m_0 v_0}{\mu} \ln \frac{m_0 + \mu t}{m_0}$$

bunun için gereken zaman ve son hızı

$$t = \frac{m_0}{\mu} \left(e^{\frac{\mu \ell}{m_0 v_0}} - 1 \right); v = \frac{m_0 v_0}{m_0 + \mu t} = v_0 e^{-\frac{\mu \ell}{m_0 v_0}}$$

olarak bulunur.

b) t zaman sonra vagona μt kadar kütle düştüğünü, vagonun toplam kütleinin $m_0 + \mu t$, hızının da v olduğunu kabul edelim. Küçük dt zamanda μdt kadar kütle vagona düşmektedir. Momentum korunum yasasından

$$(m_0 + \mu t)v + \mu dt v_0 = [m_0 + \mu(t + dt)](v + dv)$$

şeklinde yazılabilir. Buradan

$$(m_0 + \mu t)v + \mu dt v_0 = (m_0 + \mu t)v + (m_0 + \mu t)dv + \mu v dt + \mu dv dt$$

$$(m_0 + \mu t)dv = \mu(v_0 - v)dt; \frac{dv}{(v_0 - v)} = \frac{\mu dt}{m_0 + \mu t}$$

olarak yazılabilir. Burada $\mu dv dt$ terimi ihmal ediyoruz. İntegrasyon sonucu vagonun hızı ve ivmesi

$$\int_0^v \frac{dv}{v_0 - v} = \int_0^t \frac{\mu dt}{m_0 + \mu t}; -\ln \frac{v_0 - v}{v_0} = \ln \frac{m_0 + \mu t}{m_0}$$

$$v = v_0 \left(1 - \frac{m_0}{m_0 + \mu t} \right); a = \frac{dv}{dt} = \frac{m_0 v_0 \mu}{(m_0 + \mu t)^2}$$

olarak bulunur.

4. İki özdeş cismin ulaştıkları ortak sıcaklık

$$T_0 = \frac{T_1 + T_2}{2}$$

verdikleri veya aldıkları elementer ısı

$$dQ = CdT$$

sıcak cisimden soğuk cisme verilen ya da alınan ısı

$$Q = C(T_1 - T_0) = C(T_0 - T_2); C = \frac{2Q}{T_1 - T_2}$$

entropi değişimi

$$\Delta S = \int_{T_1}^{T_0} \frac{dQ}{T} + \int_{T_2}^{T_0} \frac{dQ}{T} = \int_{T_1}^{T_0} \frac{CdT}{T} + \int_{T_2}^{T_0} \frac{CdT}{T} = 2C \left(\ln \frac{T_0}{T_1} + \ln \frac{T_0}{T_2} \right) = \frac{2Q}{T_1 - T_2} \ln \frac{(T_1 + T_2)^2}{4T_1 T_2}$$

olarak bulunur.

5. a) Bir kapalı prosesin verimi

$$\eta = \frac{Q_1 - Q_2}{Q_1} = \frac{A}{Q_1}$$

olarak tanımlanır. Burada Q_1 ısıtıcıdan sisteme verilen ısı, Q_2 ise sistemden soğutucuya verilen ısı miktarı, A ise sistemin yaptığı işdir. Verilen noktalardaki gaz denklemlerini yazalım.

$$P_1 V_1 = P_0 V_0 = RT_1; T_1 = T_0 = \frac{P_0 V_0}{R}$$

$$P_2 V_2 = 4P_0 V_0 = RT_2; T_2 = \frac{4P_0 V_0}{R} = 4T_0$$

2-3 noktaları arasındaki proses izotermal procestir.

$$P_2 V_2 = P_3 2V_0; P_3 = 2P_0; T_2 = T_3 = 4T_0$$

Basıncın hacme bağlı ifadesi

$$P = \frac{4P_0 V_0}{V}$$

olarak bulunur. 1-2 proste verilen ısı

$$Q_{12} = \Delta U_{12} = c_V (T_2 - T_1) = \frac{3R}{2} (4T_0 - T_0) = \frac{9RT_0}{2} = \frac{9P_0 V_0}{2}$$

2-3 proste verilen ısı

$$Q_{23} = A_{23} = \int_{V_2}^{V_3} PdV = \int_{V_0}^{2V_0} \frac{4P_0 V_0 dV}{V} = 4P_0 V_0 \ln \frac{2V_0}{V_0} = 4P_0 V_0 \ln 2$$

sisteme verilen tüm ısı

$$Q_1 = Q_{12} + Q_{23} = \frac{9P_0 V_0}{2} + 4P_0 V_0 \ln 2$$

3-1 proste sistemden alınan ısı

$$Q_{31} = \Delta U_{31} + A_{31} = c_V (T_3 - T_1) + \frac{(P_0 + 2P_0)(2V_0 - V_0)}{2} = \frac{3R}{2} (4T_0 - T_0) + \frac{3P_0 V_0}{2} =$$

$$= \frac{9RT_0}{2} + \frac{3P_0V_0}{2} = \frac{9P_0V_0}{2} + \frac{3P_0V_0}{2} = 6P_0V_0$$

prosesin verimi

$$\eta = \frac{Q_1 - Q_2}{Q_1} = \frac{\frac{9P_0V_0}{2} + 4P_0V_0 \ln 2 - 6P_0V_0}{\frac{9P_0V_0}{2} + 4P_0V_0 \ln 2} = \frac{8 \ln 2 - 3}{8 \ln 2 + 9} \approx \%17,5$$

olarak bulunur.

b) Adyabatik prosesler için

$$dQ = dA + dU = PdV + c_V dT = 0$$

yazabiliriz.

$$PV = RT; R = c_P - c_V$$

denklemlerini kullanarak

$$\frac{RTdV}{V} + c_V dT = 0; \frac{(c_P - c_V)dV}{V} + \frac{c_V dT}{T} = 0; \frac{(\gamma - 1)dV}{V} + \frac{dT}{T} = 0; \gamma = \frac{c_P}{c_V}$$

İntegrasyon sonucu

$$TV^{\gamma-1} = \text{sabit}; PV^\gamma = \text{sabit}; TP^{-\frac{1}{\gamma}} = \text{sabit}$$

olarak bulunur. Herhangi bir proses için

$$dQ = cdT = dA + dU = PdV + c_V dT$$

yazabiliriz. Bu denklemi yukarıda yazılanlara benzetebiliriz. Buradan

$$\frac{RTdV}{V} + (c_V - c)dT = 0; \frac{(c_P - c_V)dV}{V} + \frac{(c_V - c)dT}{T} = 0; \frac{(c_V - c)dV}{(c_P - c_V)V} + \frac{dT}{T} = 0$$

$$n-1 = \frac{(c_V - c)}{(c_P - c_V)}; c = c_V - \frac{c_P - c_V}{n-1} = c_V - \frac{R}{n-1}$$

olduğunu yazarsak

$$\frac{(n-1)dV}{V} + \frac{dT}{T} = 0$$

elde ederiz. İntegrasyon sonucu

$$TV^{n-1} = \text{sabit}; PV^n = \text{sabit}; TP^{\frac{1-n}{n}} = \text{sabit}$$

olarak bulunur. Bu tip prosesler politrop prosesler olarak bilinmektedir. 3-1 proses için

$$\frac{P}{V} = \frac{P_0}{V_0}; P \cdot V^{-1} = \frac{P_0}{V_0} = \text{sabit}$$

yazabiliriz. Bu ifadeyi politrop ifadesi ile karşılaştırabiliriz.

$$P \cdot V^n = \text{sabit}$$

Buradan $n = -1$ olarak bulunur. Bu prosesdeki ısı kapasitesi

$$c = c_V - \frac{R}{n-1} = \frac{3R}{2} - \frac{R}{-1-1} = 2R$$

olarak bulunur. Ya da başka bir yoldan da yapabiliriz. Isı kapasitesi

$$C = \frac{dQ}{dT} = \frac{dU + PdV}{dT}$$

olarak verilir. Gaz denklemini türevlersek

$$PV = nRT \\ dP \cdot V + P \cdot dV = nRdT$$

yazabiliriz. 3-1 proses için

$$\frac{P}{V} = \frac{P_0}{V_0}; P = \frac{P_0 V}{V_0}; dP = \frac{P_0 dV}{V_0}$$

yazabiliriz. Buradan

$$2 \frac{P_0 V dV}{V_0} = nRdT; PdV = \frac{nRdT}{2}$$

olarak yazılabilir. Isı kapasitesi

$$C = \frac{c_V dT + PdV}{dT} = \frac{\frac{3RdT}{2} + \frac{RdT}{2}}{dT} = 2R$$

olarak bulunur.

c) 1-2 proseste entropi değişimi

$$\Delta\Sigma_{12} = \int \frac{\delta Q}{T} = \int_{T_1}^{T_2} \frac{C_V dT}{T} = \frac{3R}{2} \ln \frac{T_2}{T_1} = \frac{3R}{2} \ln 4 = 3R \ln 2$$

2-3 proseste entropi değişimi

$$\Delta\Sigma_{23} = \int \frac{\delta Q}{T} = \int_{T_2}^{T_3} \frac{PdV}{T} = \int_{V_2}^{V_3} \frac{RdV}{V} = R \ln \frac{V_3}{V_2} = R \ln 2$$

3-1 proseste entropi değişimi

$$\Delta\Sigma_{31} = \int \frac{\delta Q}{T} = \int_{T_3}^{T_1} \frac{C_V dT}{T} + \int_{T_3}^{T_1} \frac{PdV}{T} = \int_{T_3}^{T_1} \frac{C_V dT}{T} + \int_{V_3}^{V_1} \frac{RdV}{V} = \frac{3R}{2} \ln \frac{T_1}{T_3} + R \ln \frac{V_1}{V_3} =$$
$$= -3R \ln 2 - R \ln 2 = -4R \ln 2$$

olarak bulunur. Toplam entropi değişimi

$$\Delta\Sigma_{1231} = \Delta\Sigma_{12} + \Delta\Sigma_{23} + \Delta\Sigma_{31} = 0$$

olarak bulunur.

6. İletken kürenin üzerindeki potansiyel ve uzaklıkta iletken kürenin oluşturduğu elektrik alan için

$$U = \frac{q}{4\pi \epsilon_0 R_2}; E = \frac{q}{4\pi \epsilon \epsilon_0 r^2} = \frac{UR_2}{r^2}$$

yazabiliriz. Bu elektrik alanın etkisi ile dielektrik kürede dipol oluřur. Oluşan dipol momentini

$$p = \epsilon_0 \alpha E = \epsilon_0 (\epsilon - 1) E = \frac{\epsilon_0 (\epsilon - 1) UR_2}{\epsilon r^2}$$

küredeki toplam dipol momentini

$$p_d = pV = \frac{\epsilon_0 (\epsilon - 1) UR_2}{\epsilon r^2} \frac{4\pi R_1^3}{3}$$

olur. Dielektrik kürenin oluřturduęu elektrik alan

$$E_d = \frac{2p_d}{4\pi \epsilon_0 r^3} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{2\epsilon_0 (\epsilon - 1) UR_2}{\epsilon r^5} \frac{4\pi R_1^3}{3}$$

etki eden kuvvet

$$F = qE_d = \frac{2\epsilon_0 (\epsilon - 1) U^2 R_2^2}{\epsilon r^5} \frac{4\pi R_1^3}{3}$$

olarak bulunur.

7. Dönme esnasında halkadan geçen manyetik akı

$$\Phi_B = \vec{B} \cdot \vec{S} = B\pi r^2 \cos \omega t$$

halkada indükte edilmiř e.m.k. ve akan akım

$$\epsilon = - \frac{d\Phi_B}{dt} = B\pi r^2 \omega \sin \omega t; I = \frac{\epsilon}{R} = \frac{B\pi r^2 \omega \sin \omega t}{\frac{1}{\sigma} \frac{2\pi r}{S}} = \frac{Br\omega \sigma S \sin \omega t}{2}$$

olarak yazılabilir. Burada S halkanın yapıldığı telin kesitidir. Açığa çıkan ısı gücünün ortalama değeri

$$P = I^2 R = \frac{B^2 \pi r^3 \sigma \omega^2 S}{4}; \langle \sin^2 \omega t \rangle = \frac{1}{2}$$

Halkanın kinetik enerji değişimi

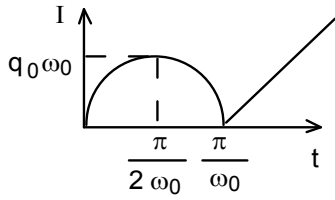
$$dK = \frac{d}{dt} \left(\frac{J\omega^2}{2} \right) = J\omega \frac{d\omega}{dt} = -P; J = \frac{m r^2}{2}; m = \rho 2\pi r S; \frac{2\rho \pi r^3 S \omega}{2} \frac{d\omega}{dt} = - \frac{B^2 \pi r^2 \omega^2 S}{4\rho}$$

olarak yazılabilir. Buradan

$$\frac{d\omega}{\omega} = - \frac{B^2 \sigma dt}{4\rho}; \int_{\omega_0}^{\omega} \frac{d\omega}{\omega} = - \int_0^t \frac{B^2 \sigma dt}{4\rho}; \ln \frac{\omega}{\omega_0} = - \frac{B^2 \sigma t}{4\rho}; \omega = \omega_0 e^{-\frac{B^2 \sigma t}{4\rho}}$$

$$\omega = 0,5\omega_0 \text{ için } t = \frac{4\rho \ln 2}{B^2 \sigma}$$

olarak bulunur.



8. K anahtarının $t=0$ anında kapatılması ile oluşan devre için ikinci Kirshhoff yasasını yazabiliriz.

$$\varepsilon - L \frac{dI}{dt} = \frac{q}{C}; \frac{d^2q}{dt^2} + \frac{1}{LC} q = \frac{\varepsilon}{L}; \omega_0^2 = \frac{1}{LC}$$

Bu denklemin çözümü

$$q(t) = q_1(t) + q_2(t)$$

olarak yazılabilir. Burada $q_1(t)$ homojen denklemin çözümü, $q_2(t)$ ise

homojen olmayan denklemin çözümüdür. Bu çözümler

$$q_1(t) = q_{01} \sin \omega_0 t + q_{02} \cos \omega_0 t; q_2(t) = q_{03}$$

şeklinde aranabilir. Buradan

$$q_{03} = \frac{\varepsilon}{\omega_0^2 L} = C \varepsilon$$

olarak bulunur. Tam çözüm

$$q(t) = q_{01} \sin \omega_0 t + q_{02} \cos \omega_0 t + C \varepsilon$$

şeklinde yazılabilir. Akan akım

$$I = \dot{q} = q_{01} \omega_0 \cos \omega_0 t - q_{02} \omega_0 \sin \omega_0 t$$

olur. İlk anda $q(0) = 0$ ve $I(0) = 0$ olur. Buradan

$$0 = q_{02} + C \varepsilon; q_{02} = -C \varepsilon$$

$$0 = q_{01} \omega_0; q_{01} = 0$$

ve çözüm

$$q(t) = C \varepsilon (1 - \cos \omega_0 t)$$

olarak bulunur. Maksimum yük

$$q_{\text{mak}} = 2C \varepsilon$$

olur. Bundan sonra kondansatör iptal olduğu için

$$\varepsilon - L \frac{dI}{dt} = 0; I = \frac{\varepsilon t}{L}$$

akım doğrusal olarak artar.

9. a) Sistemin odak uzaklığını bulabilmek için $a = \infty$, $n_h = 1$ kabul edebiliriz. Birinci kırılma yüzeyi için

$$\frac{1}{a} + \frac{n_1}{b_1} = \frac{n_1 - 1}{R_1}; \frac{1}{\infty} + \frac{n_1}{b_1} = \frac{n_1 - 1}{R_1}; \frac{n_1}{b_1} = \frac{n_1 - 1}{R_1}$$

yazabiliriz. İnce kenarlı mercek çok ince olduğu için ikinci kırılma yüzeyine olan uzaklık

$$a_2 = -b_1$$

olur. İkinci kırılma yüzeyi için

$$\frac{n_1}{a_2} + \frac{n_2}{b_2} = \frac{n_2 - n_1}{-R_2}; -\frac{n_1}{b_1} + \frac{n_2}{b_2} = -\frac{n_2 - n_1}{R_2}$$

yazabiliriz. İki denklemi taraf tarafa toplarsak

$$\frac{n_2}{b_2} = \frac{n_1 - 1}{R_1} - \frac{n_2 - n_1}{R_2}$$

denklemini elde ederiz. Kalın kenarlı mercek çok ince olduğu için üçüncü kırılma yüzeyine olan uzaklık

$$a_3 = -b_2$$

olarak bulunur. Üçüncü kırılma yüzeyi düzlem olduğu için

$$\frac{n_2}{a_3} + \frac{1}{b_3} = 0; -\frac{n_2}{b_2} + \frac{1}{f} = 0$$

yazabiliriz. Buradan sistemin odak uzaklığı

$$\frac{1}{f} = \frac{n_1 - 1}{R_1} - \frac{n_2 - n_1}{R_2}$$

olarak bulunur. Kırılma indisleri

$$n_1 = A_1 + \frac{B_1}{\lambda^2}; n_2 = A_2 + \frac{B_2}{\lambda^2}$$

şeklinde yazılabilir. Buradan sistemin odak uzaklığı

$$\frac{1}{f} = \left(A_1 + \frac{B_1}{\lambda^2} \right) \frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_1} - \left(A_2 + \frac{B_2}{\lambda^2} \right) \frac{1}{R_2} + \left(A_1 + \frac{B_1}{\lambda^2} \right) \frac{1}{R_2}$$

şeklinde yazılabilir. Bu mercek sisteminin akromatik (kusursuz renklenme) olması için

$$\frac{d}{d\lambda} \frac{1}{f} = 0$$

olmalıdır. Buradan

$$-\frac{2B_1}{\lambda^3 R_1} + \frac{2B_2}{\lambda^3 R_2} - \frac{2B_1}{\lambda^3 R_2} = 0; \frac{B_1}{B_2} = \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

olarak bulunur.

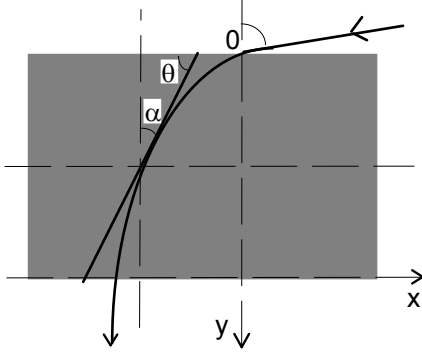
b) $|R_1|=|R_2|$ durumunda bu mercek çiftinin ıraksak davranması için

$$\frac{n_1 - 1}{R} - \frac{n_2 - n_1}{R} < 0$$

olmalıdır. Buradan gerekli koşul

$$2n_1 - 1 < n_2$$

olarak bulunur.



10. Işının çizdiği yörünge parabol olduğu için parabol denklemi

$$x = py^2; y = \sqrt{\frac{x}{p}}$$

olarak yazılabilir. Bir noktadan geçirilen teğetin eğim açısı

$$\tan\theta = \frac{dx}{dy} = 2py = 2\sqrt{px}$$

Kırılma yasasından

$$n_0 \sin 90^\circ = n(x) \sin \alpha; \alpha = 90^\circ - \theta; \sin \alpha = \cos \theta$$

$$n(x) = \frac{n_0}{\cos \theta}; \cos \theta = \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 \theta}} = \frac{1}{\sqrt{1 + 4px}}$$

olarak yazılabilir. Buradan aradığımız bağıntı

$$n(x) = n_0 \sqrt{1 + 4px}$$

olarak bulunur.