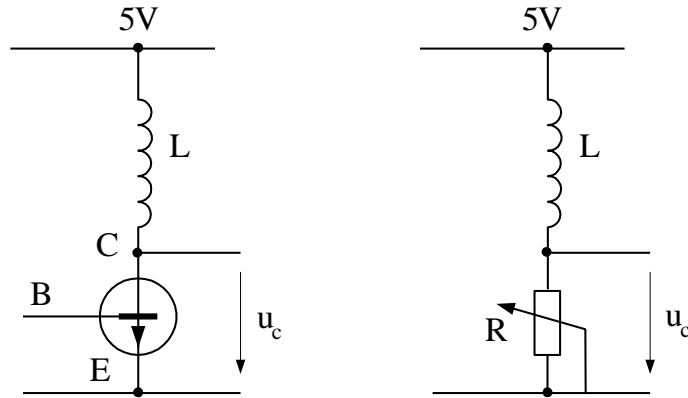


PÉLDA

Paraméter időbeli változásának hatása, numerikus megoldás

Egy $L=0,1$ H induktivitású tekercset tranzisztorral kapcsolgatunk. A tekercs egyik vége 5V feszültségre van kapcsolva. Amikor a tranzisztor vezet, akkor ellenállása 10Ω . A tranzisztor ellenállása kikapcsolásakor (zárásakor) $0,01$ másodperc alatt $3\text{ k}\Omega$ -mal növekszik közelítőleg lineárisan.



Határozzuk meg numerikus módszerrel a tranzisztor kollektorának u_c feszültségét az idő függvényében!

Válasszuk az idő lépésközt $\Delta t=0,0001$ másodpercre, a vizsgálat idejét $t_v=0,01$ másodpercre!

Megoldás

Az ellenállás időbeli lefolyása

$$R(t) = 10 + 300000 \cdot t \quad \Omega$$

A hurokmódszert alkalmazva

$$5 - L \frac{di}{dt} - iR(t) = 0$$

A differenciálegyenletben egy paraméter, az ellenállás változik. A differenciálegyenletet átírjuk differencia-egyenletté:

$$5 - L \frac{i_{i+1} - i_i}{\Delta t} - i_i (10 + 300000 \cdot t) = 0$$

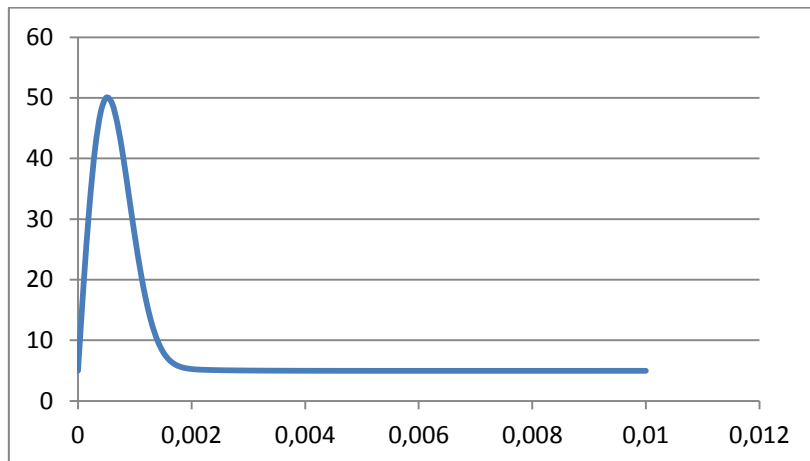
Az adatokat behelyettesítve a rekurzív algoritmus

$$i_{i+1} = i_i - i_i (10 + 300000t) \cdot 0,001 + 0,005$$

A kezdő érték $i(0)=u/R(0)=5/10=0,5$ A

A számítást step-by-step végezve Excellel a második oszlopban kiszámítjuk az áramot, a harmadik oszlopban az ellenálláson eső $u_c=iR(t)$ feszültséget

0	0,5	5
0,0001	0,485	19,4
0,0002	0,45605	31,9235
0,0003	0,415445	41,5445
0,0004	0,366437	47,63683
0,0005	0,312807	50,04915

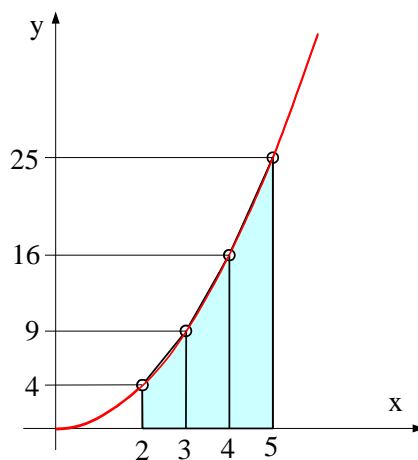


Az ábrán látható, hogy a tranzisztor kollektor feszültsége hirtelen nagyon megnő, ami a tranzisztor tönkremenetelét okozhatja. **Ez az oka, hogy miért kell védődiódát beiktatni, amikor tekercset kapcsolgatunk tranzisztorral!**

PÉLDA

Numerikus integrálás

Adott egy függvény n darab y_n helyettesítési értéke, egymástól Δx távolságra. Például egy $y=x^2$ egyenletű másodfokú parabola összetartozó függvényértékei:



Határozzuk meg a függvény alatti területet a $2 \leq x \leq 5$ tartományban numerikusan, trapéz szabállyal!

Megoldás

Az egyes trapézok területeit felírva

$$T = \Delta x \left(\frac{y_1 + y_2}{2} + \frac{y_2 + y_3}{2} + \frac{y_3 + y_4}{2} + \dots + \frac{y_{n-2} + y_{n-1}}{2} + \frac{y_{n-1} + y_n}{2} \right)$$

Vegyük észre, hogy az első és az utolsó függvényérték egyszer szerepel, az összes többi kétszer. A képlet így egyszerűsödik:

$$T = \Delta x \left(\frac{y_1 + y_n}{2} + y_2 + y_3 + \dots + y_{n-2} + y_{n-1} \right) = \Delta x \left(\frac{y_1 + y_n}{2} + \sum_{i=2}^{n-1} y_i \right)$$

Az adott példa adatait behelyettesítve

$$T = 1 \cdot \left(\frac{4 + 25}{2} + 9 + 16 \right) = \underline{\underline{39,5}}$$

Összehasonlításként a pontos érték:

$$T = \int_2^5 x^2 dx = \frac{1}{3} [x^3]_2^5 = 39$$

Érthető, hogy a numerikus módszerrel kapott eredmény nagyobb, mivel két osztáspont közötti szelő (a trapéz ferde oldala) végig a függvénygörbe felett halad.

PÉLDA

Numerikus integrálás

Határozzuk meg numerikusan az együttesen egyenirányított 50 Hz frekvenciájú váltakozó feszültség Fourier-sorának a_2 együtthatóját! Válasszuk az idő lépésközt $\Delta t = 0,0002$ másodpercre!

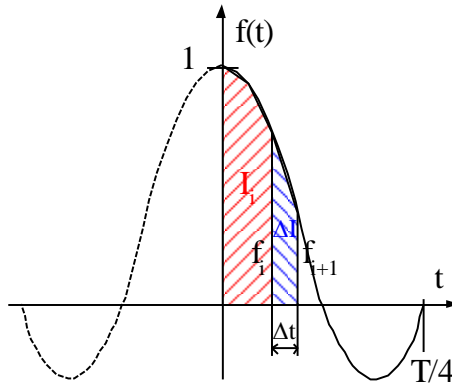
Megoldás

Az analitikus megoldás ismert,

$$a_2 = \frac{2}{T} \int_{-T/4}^{T/4} \underbrace{\cos \frac{2\pi}{T} t \cdot \cos \frac{2 \cdot 2\pi}{T} t}_{f(t)} \cdot dt = \frac{4}{T} \int_0^{T/4} \underbrace{\cos \frac{2\pi}{T} t \cdot \cos \frac{2 \cdot 2\pi}{T} t}_{f(t)} \cdot dt = \frac{2}{3\pi}$$

Itt $T = 0,02$ s, $\omega_0 = 314$ rad/s, az integrálást csak a negyed periódusidőre $t = 0 \dots 0,005$ tartományban kell elvégezni a szimmetria miatt.

A numerikus integrálást trapéz szabállyal végezzük. A függvény integráltja az $i+1$ -dik osztáspontban = a függvény integráltja (görbe alatti területe) az i -dik osztáspontig + az i -dik és $i+1$ -dik osztáspont közötti függvény alatti terület, amit trapéz területével közelítünk.



$$I_{i+1} = I_i + \frac{f(t_i) + f(t_{i+1})}{2} \Delta t$$

A konkrét függvényre

$$I_{i+1} = I_i + \frac{\cos 314t_i \cos 628t_i + \cos 314t_{i+1} \cos 628t_{i+1}}{2} \cdot 0,0002$$

A számítást step-by-step végezve, $(T/4)/\Delta t=25$ intervallumra osztva az integrálási tartományt, az első néhány tartományra

$$t=0 \quad f(0)=1 \quad I=0$$

$$t=0,0002 \quad f(0,0002)=0,990162 \quad I = 0 + \frac{1 + 0,990162}{2} 0,0002 = 0,000199$$

$$t=0,0004 \quad f(0,0004)=0,960985 \quad I = 0,000199 + \frac{0,990162 + 0,960985}{2} 0,0002 = 0,000394$$

...Excellel végig kiszámítva, az utolsó 25. lépésben

$$t=0,005 \quad I(0,005)=0,001069$$

A végeredmény $a_2=200 \cdot I(0,005)=200 \cdot 0,001069=0,213801$

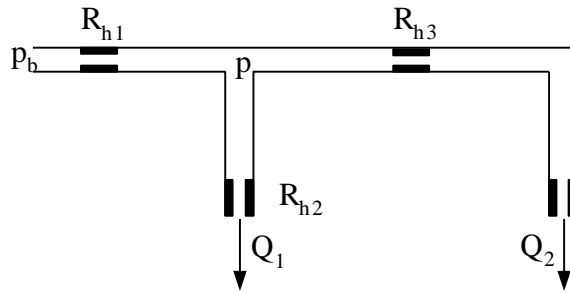
A pontos érték analitikus megoldással (másik példában) $a_2=2/(3\pi)=0,2123$

Már a viszonylag nagy lépésközzel végzett numerikus integrálás is két tizedes pontosságú eredményt adott!

PÉLDA

Csőrendszer

Egy lakásba a víz $p_b=4 \cdot 10^5$ Pa túlnyomáson érkezik. Két vízleállítás van: egy a konyhában (Q1), egy a fürdőszobában (Q2). Az egyes csőszakaszok és nyitott csapok hidraulikai ellenállásai rendre $R_{h1}=R_{h3}=2 \cdot 10^7 \text{ kg/sm}^4$; $R_{h2}=R_{h4}=3 \cdot 10^8 \text{ kg/sm}^4$.



Határozzuk meg a csapokon kifolyó térfogatáramokat, ha

- Csak az egyik csapot nyitjuk meg
- Mindkét csapot megnyitjuk

Megoldás

ad a)

Ha csak a konyhai csap van nyitva, akkor

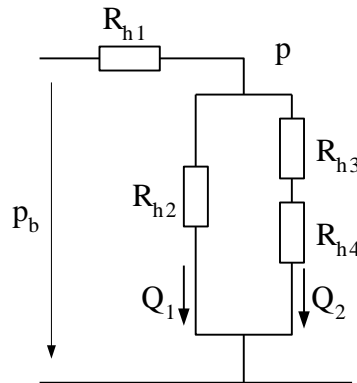
$$Q_1 = \frac{p_b}{R_{h1} + R_{h2}} = \frac{4 \cdot 10^5}{3,2 \cdot 10^8} = 0,00125 \text{ m}^3 / \text{s}$$

Ha csak a fürdőszobai csap van nyitva, akkor

$$Q_2 = \frac{p_b}{R_{h1} + R_{h3} + R_{h4}} = \frac{4 \cdot 10^5}{3,4 \cdot 10^8} = 0,00117 \text{ m}^3 / \text{s}$$

ad b)

Ha mindkét csap egyszerre van nyitva, akkor a párhuzamos hidraulikus ellenállások eredője



$$\frac{1}{R_e} = \frac{1}{R_{h2}} + \frac{1}{R_{h3} + R_{h4}} \rightarrow R_e = 1,548 \cdot 10^8 \text{ kg} / \text{sm}^4$$

A keresztváltó oszto p nyomása

$$p = \frac{R_e}{R_{h1} + R_e} p_b = \frac{1,548 \cdot 10^8}{2 \cdot 10^7 + 1,548 \cdot 10^8} 4 \cdot 10^5 = 3,542 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

Az egyes térfogatáramok

$$Q_1 = \frac{p}{R_{h2}} = \frac{3,542 \cdot 10^5}{3 \cdot 10^8} = 0,00118 \text{ m}^3 / \text{s}$$

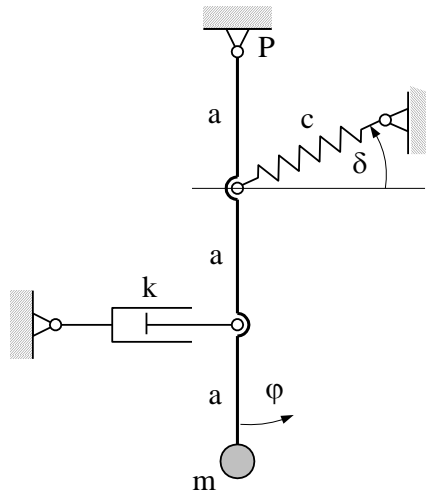
$$Q_2 = \frac{p}{R_{h3} + R_{h4}} = \frac{3,542 \cdot 10^5}{3,2 \cdot 10^8} = 0,00110 \text{ m}^3 / \text{s}$$

Kismértékben csökkent a csapokon kifolyó víz térfogatárama, ha egyszerre vannak nyitva. Vegyük észre, hogy a hidraulikus és villamos rendszerek között milyen nyilvánvaló az analógia.

PÉLDA

Lengőrendszer sajátfrekvenciája

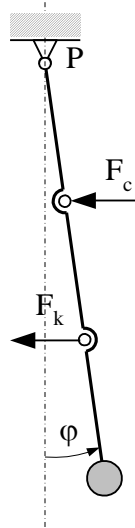
Határozzuk meg az ábrán látható, vízszintes síkban mozgó lengőrendszer sajátfrekvenciáját (feltételezzük, hogy a rendszer kis lengéseket végez)!



Adatok: $c=3600 \text{ N/m}$; $\delta=30^\circ$; $m=10 \text{ kg}$; $k=120 \text{ Ns/m}$;

Megoldás

A ferde rugót helyettesítjük mozgásirányú (rúdra merőleges) rugóval. Ezt követően megrajzoljuk a szabadtest ábrát.



Felírjuk a P pontra a forgómozgás $\sum M = J\ddot{\varphi}$ alapegyenletét.

$$-a\varphi(c \cdot \cos^2 \delta)a - 2a\varphi k 2a = \underbrace{m(3a)^2}_J \ddot{\varphi}$$

Egyszerűsítve és kanonikus alakra hozva:

$$\ddot{\varphi} + \frac{4k}{\frac{9m}{2D\alpha}} \dot{\varphi} + \frac{c \cdot \cos^2 \alpha}{\frac{9m}{\alpha^2}} \varphi = 0$$

Innen a csillapítatlan sajátfrekvencia

$$\alpha = \frac{\cos \delta}{3} \sqrt{\frac{c}{m}} = \frac{\cos 30^\circ}{3} \sqrt{\frac{3600}{10}} = 5,47 \text{ rad/s}$$

A Lehr-csillapítás

$$D = \frac{6k}{9 \cos \delta \sqrt{mc}} = \frac{6 \cdot 120}{9 \cos 30^\circ \sqrt{10 \cdot 3600}} = 0,486$$

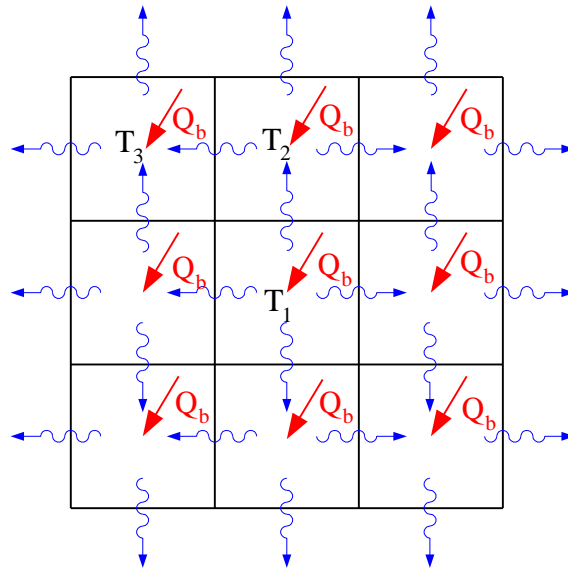
A lengőrendszer valóban lengőképes. A csillapított (valós) sajátfrekvencia

$$\gamma = \alpha \sqrt{1 - D^2} = 5,47 \sqrt{1 - 0,486^2} = \underline{\underline{4,78 \text{ rad/s}}}$$

PÉLDA

Termikus rendszer állandósult állapota

Egy irodaházat úgy fűtenek, hogy minden helyiségbe azonos Q_b hőenergia-áramot vezetnek be meleg levegő befűtésével. A szobák egyforma méretűek, az elválasztó falak hőátbocsátási tényezője azonos. Az aljzaton és a mennyezeten keresztül a hőátadás elhanyagolható. A külső hőmérséklet $T_k=10^\circ\text{C}$. Határozzuk meg a szobák állandósult hőmérsékletét, ha $Q_b R=15^\circ\text{C}$.



Megoldás

Egy A felületű falon $Q=R \cdot \Delta T$ hő jut át másodpercenként, ahol R [$^0\text{Cs}/\text{J}$] a fal termikus ellenállása. Termikus rendszereknél a keresztváltozó a ΔT hőmérséklet különbség, átmenő változó a Q [J/s] hőáram. Tételezzük fel, hogy $T_1 > T_2 > T_3 > T_k$. A sarokszoba a leghidegebb, mert két külső falán adja le a hőt a hidegebb környezetnek, a külső középső szoba valamivel melegebb, mert csak egy fala érintkezik a külső környezettel. A legmelegebb a középső szoba, mert a külső hűvös környezettel nincs közvetlen kapcsolata. A szimmetria miatt csak ez a három szobatípus létezik.

Írjuk fel az egyes szobatípusokra a hőáramokra vonatkozó csomóponti törvényt! Pozitívak a bemenő hőáramok, negatívak az elmenő hőáramok. Állandósult állapotban a szobák hőmérséklete már nem változik, a hőkapacitásokkal nem kell számolni.

T_3 hőmérsékletű sarokszoba:

$$Q_b + 2 \cdot \frac{T_2 - T_3}{R} - 2 \cdot \frac{T_3 - T_k}{R} = 0$$

T_2 hőmérsékletű külső középső szoba:

$$Q_b + \frac{T_1 - T_2}{R} - 2 \cdot \frac{T_2 - T_3}{R} - \frac{T_2 - T_k}{R} = 0$$

T_1 hőmérsékletű belső szoba:

$$Q_b - 4 \cdot \frac{T_1 - T_2}{R} = 0$$

Az egyenletrendszert megoldva

$$T_1 = \frac{9}{8} \cdot Q_b R + T_k = \frac{9}{8} 15 + 10 = \underline{\underline{26,8}} \text{ } ^0\text{C}$$

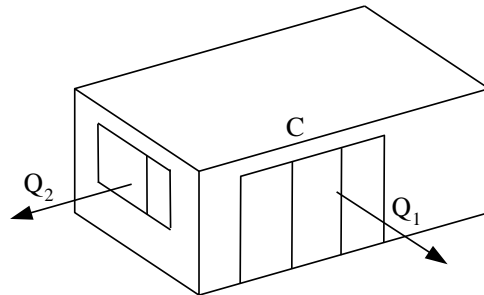
$$T_2 = \frac{7}{8} \cdot Q_b R + T_k = \frac{7}{8} 15 + 10 = \underline{\underline{23,1}} \text{ } ^0\text{C}$$

$$T_3 = \frac{25}{16} \cdot Q_b R - \frac{1}{2} T_k = \frac{25}{16} 15 - 5 = \underline{\underline{18,4}} \text{ } ^0\text{C}$$

PÉLDA

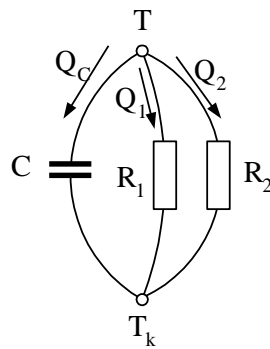
Termikus rendszer dinamikus állapota

Egy szobában kikapcsolták a fűtést, mikor elmentek otthonról. A szoba hőmérséklete ekkor $22\text{ }^{\circ}\text{C}$ volt. A szoba jó hőszigetelésű, csak azon a két oldalán ad le hőt, ahol ablak van. Ezeknek a falaknak a termikus ellenállása $R_1=1\text{ }^{\circ}\text{Cs}/\text{J}$ és $R_2=2\text{ }^{\circ}\text{Cs}/\text{J}$. A szobában lévő levegő hőkapacitása (C =tömeg*fajhő, azaz 1 fok hőmérséklet növeléshez szükséges energia) $C=120000\text{ J}/^{\circ}\text{C}$. A külső hőmérséklet $T_k=10\text{ }^{\circ}\text{C}$. Mennyi idő alatt csökken a szoba hőmérséklete 18 fokra?



Megoldás

A csomóponti módszert felírva a hőáramokra



$$C \frac{d(T - T_k)}{dt} + \frac{T - T_k}{R_1} + \frac{T - T_k}{R_2} = 0$$

Vezessük be a $T^* = T - T_k$ és $R_e = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$ új változókat

$$C \frac{dT^*}{dt} + \frac{T^*}{R_e} = 0 \rightarrow R_e C \frac{dT^*}{dt} + T^* = 0$$

Az elsőrendű rendszer időállandója $\tau = R_e C = \frac{1 \cdot 2}{1 + 2} \cdot 120000 = 80000\text{ s} = 22,2\text{ óra}$.

A hőmérséklet időbeli változása

$$T^* = T - T_k = K e^{-\frac{t}{\tau}}$$

A kezdeti feltétel: ha $t=0$, akkor $T=22$. Innen $K=12$.

$$T - T_k = 12 e^{-\frac{t}{\tau}} \rightarrow T = T_k + 12 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

Innen a 18 fokra való lehűlés ideje

$$18 = 10 + 12e^{-\frac{t_{18}}{\tau}} \rightarrow t_{18} = -(\ln 0,666) \cdot 80000 = 32445 \text{ s} = \underline{\underline{9 \text{ óra}}}$$

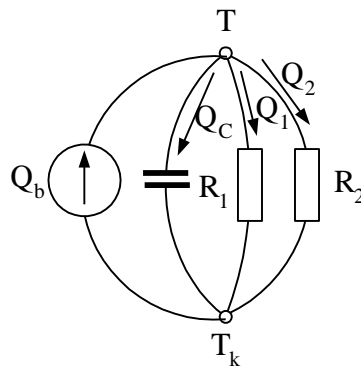
PÉLDA

Termikus rendszer gerjesztéssel

Egy szoba hőmérséklete $18 \text{ }^\circ\text{C}$, amikor a fűtést bekapcsoljuk. A fűtés hőteljesítménye $Q_b=1000 \text{ J/s}$. A szoba jó hőszigetelésű, csak azon a két oldalán ad le hőt, ahol ablak van. Ezeknek a falaknak a termikus ellenállása $R_1=1 \text{ }^\circ\text{Cs/J}$ és $R_2=2 \text{ }^\circ\text{Cs/J}$. A szobában lévő levegő hőkapacitása $C=120000 \text{ J/}^\circ\text{C}$. (1 fokkal való melegítéshez 120000 J szükséges). A külső hőmérséklet $T_k=10 \text{ }^\circ\text{C}$. Mennyi idő alatt növekszik a szoba hőmérséklete $22 \text{ }^\circ\text{C}$ -ra?

Megoldás

A rendszer gráfja



A fűtőtestnek melegíteni kell a szoba levegőjét és fedezni a hőveszteségeket. A csomóponti törvényt felírva

$$C \frac{d(T - T_k)}{dt} + \frac{T - T_k}{R_1} + \frac{T - T_k}{R_2} = Q_b$$

A homogén egyenlet megoldása

$$T_h^* = T - T_k = K e^{-\frac{t}{\tau}}$$

Az időállandó

$$\tau = R_e C = \frac{1 \cdot 2}{1 + 2} 120000 = 80000 \text{ s}$$

A partikuláris megoldás

$$T_p^* = Q_b R_e = 1000 \cdot \frac{1 \cdot 2}{1 + 2} = 666$$

Az általános megoldás

$$T^* = T_h^* + T_p^* = K e^{-\frac{t}{\tau}} + 666$$

A kezdeti feltétellel (ha $t=0$, akkor $T^*=18-10=8$)

$$8 = K + 666 \rightarrow K = -658$$

A 22 fok eléréséig szükséges idő

$$12 = -658e^{-\frac{t}{80000}} + 666 \rightarrow t = -\ln\left(\frac{654}{658}\right)80000 = 487,8 \text{ s} = \underline{\underline{8,1 \text{ perc}}}$$

Megjegyzés: egyszerűsített számítást (ellenőrzést) is végezhetünk. Ilyen rövid idő alatt a hőveszteséget elhanyagolva a 4 fok hőmérséklet növeléshez $W = cm\Delta T = C\Delta T = 120000 \cdot 4 = 480000 \text{ J}$ energia szükséges. A $P = 1000 \text{ W}$ teljesítményű fűtőtesttel $t = W/P = 480000/1000 = 480 \text{ s} = 8 \text{ perc}$ szükséges a szoba levegőjének felmelegítéséhez. A pontosabb számítás szerint, a hőveszteség figyelembe vételével is csak 0,1 perccel tart tovább a melegítés.

PÉLDA

Rugó potenciális energiája

Egy rugót összenyomva a tárolt potenciális energia E_{pot} . Mekkora erővel hat a rugó (erőtere) az összenyomást végző testre?

Megoldás

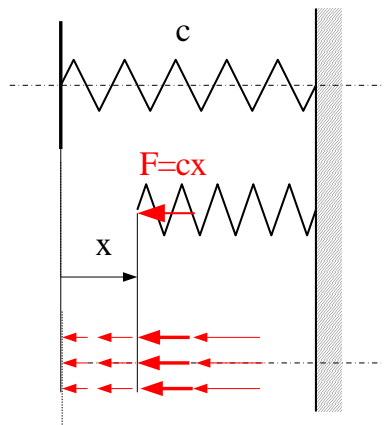
A rugóban tárolt potenciális energia tetszőleges x összenyomódáskor, a rugó potenciál függvénye

$$E_{\text{pot}}(x) = \frac{1}{2} cx^2$$

A rugó erőtere által x helyen kifejtett erő

$$F = -\frac{dE_{\text{pot}}}{dx} = -\frac{d}{dx}\left(\frac{1}{2} cx^2\right) = -cx$$

mint ahogy azt vártuk.



PÉLDA

Nehézségi erőtér

Egy m tömegű testet x magasságba emelünk. Határozzuk meg a nehézségi erőtér által x magasságban a testre kifejtett erőt!

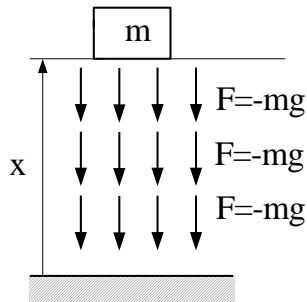
Megoldás

A Föld nehézségi erőterének potenciálja (m tömegű test potenciális energiája tetszőleges x helyen)

$$E_{\text{pot}}(x) = mgx$$

Az erőtér által a testre kifejtett erő (tetszőleges) x magasságban

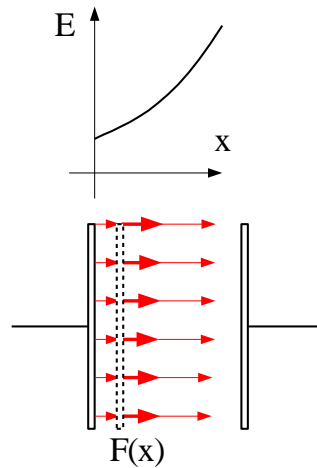
$$F = -\frac{d}{dx} mgx = -mg$$



PÉLDA

Kondenzátor

Mekkora erő hat a kondenzátor mikrofon $A=3 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$ felületű fegyverzetei között, ha a fegyverzetek közötti légréteg alaphelyzetben $d=10^{-6} \text{ m}$, a kondenzátor fegyverzetei közé kapcsolt feszültség 40 V . A levegő dielektromos állandója $\epsilon=8,86 \cdot 10^{-12} \text{ F/m}$.



Megoldás

A villamos erőtér által x -irányba kifejtett erő az erőtér $C(x)u^2/2$ potenciáljának (potenciális energiájának) x -szerinti deriváltja negatív előjellel:

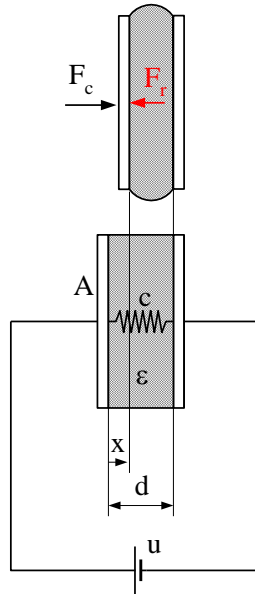
$$F = -\frac{d}{dx} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{\epsilon A}{x} u^2 \right) = \frac{\epsilon A}{2x^2} u^2 = \frac{8,86 \cdot 10^{-12} \cdot 3 \cdot 10^{-4} \cdot 40^2}{2 \cdot 10^{-12}} = \underline{\underline{2,12 \text{ N}}}$$

PÉLDA

Kapacitív aktuátor, elektroaktív polimer aktuátor (EAP)

Egy síkkondenzátor fegyverzeteinek területe „ A ”, távolságuk „ d ”. A fegyverzetek közötti teret „ ϵ ” dielektikumú szigetelő fólia tölti ki, melynek rugómerevsége „ c ”. A kondenzátor fegyverzeteire u feszültséget kapcsolunk. Mennyivel változik meg a fegyverzetek távolsága?

Adatok: $A=0,0001 \text{ m}^2$; $d=0,0005 \text{ m}$; $u=4000 \text{ V}$; $c=10^5 \text{ N/m}$; $\epsilon=\epsilon_0\epsilon_r=10^{-10} \text{ F/m}$



Megoldás

A kondenzátor fegyverzetei között ható F_e erőt a kondenzátorban tárolt $Cu^2/2$ potenciális energiából számítjuk (Mechatronika alapjai 1)

$$F_e = -\frac{dE_{\text{pot}}}{dx} = -\frac{d}{dx} \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{\epsilon A}{d-x} u^2 \right) = -\frac{\epsilon A u^2}{2(d-x)^2}$$

Kis elmozdulások esetén a nemlineáris összefüggést linearizáljuk az $x=0$ munkapontban:

$$|F_{\text{elin}}| \approx \frac{\epsilon A u^2}{2d^2} + \frac{\epsilon A u^2}{d^3} x_{\text{lin}}$$

Ez az erő nyomja össze a c merevségű dielektrikumot. Az elektromos erőtér F_e ereje és az F_r rugóerő egyensúlyi állapotban megegyezik. A dielektrikum összenyomódása

$$\frac{\epsilon A u^2}{2d^2} + \frac{\epsilon A u^2}{d^3} x_{\text{lin}} = c x_{\text{lin}}$$

Az elmozdulást kifejezve

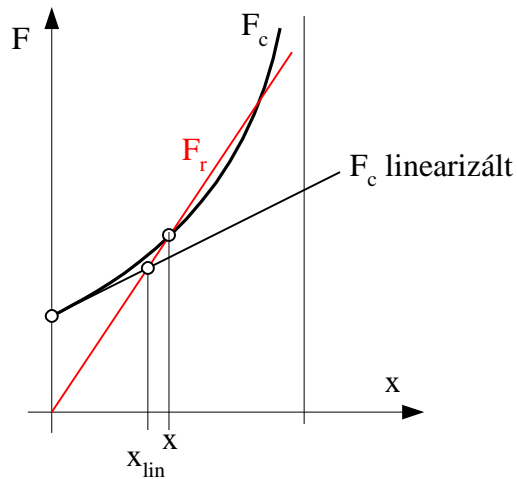
$$x_{\text{lin}} = \frac{\epsilon A u^2}{2d^2 \left(c - \frac{\epsilon A u^2}{d^3} \right)} = \frac{10^{-10} 10^{-3} 4000^2}{2 \cdot (5 \cdot 10^{-4})^2 \left(10^5 - \frac{10^{-10} 10^{-3} 4000^2}{(5 \cdot 10^{-4})^3} \right)} = 0,0000366 \text{ m} = \underline{\underline{0,0366 \text{ mm}}}$$

Megjegyzés 1: az összenyomódás nagyon kicsi, ezért több ezer voltos feszültséget alkalmaznak és több száz aktuátor elemet kapcsolnak sorba, hogy kellően nagy elmozdulást érjenek el.

Megjegyzés 2: ha a munkaponti linearizálást nem végeznénk el, akkor a pontos megoldáshoz a

$$\epsilon A u^2 = 2c(d-x)^2 x$$

harmadfokú egyenletet kellene megoldani (lásd numerikus módszerek).

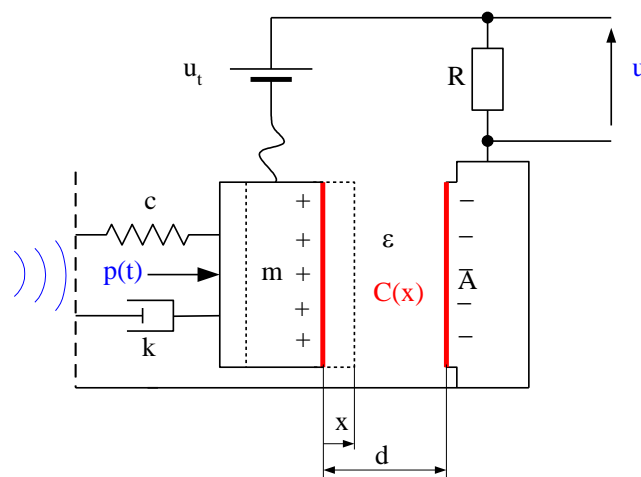


PÉLDA

Kondenzátor mikrofon

A kondenzátor mikrofon kondenzátorának egyik „A” felületű fegyverzete rögzítve van, a másik „m” tömegű fegyverzet (a membrán) „c” merevségű rugó és „k” csillapító ellenében el tud mozdulni, ha rá a $p(t)$ hangnyomás erőt fejt ki. A fegyverzetek egyensúlyi távolsága „d”, a fegyverzetek közötti légréteg dielektromos állandója „ ϵ ”. A kondenzátorhoz „ u_t ” feszültségforrás és „R” ellenállás kapcsolódik. Az „u” kimenő feszültség az ellenálláson eső feszültség, amit igen nagy bemeneti ellenállású előerősítővel kell erősíteni.

Határozzuk meg a mikrofon $U(s)/P(s)$ kimenő feszültség/hangnyomás átviteli függvényét!



Megoldás

Mivel a Laplace-transzformációt csak lineáris rendszerre lehet alkalmazni, ezért a kondenzátor nemlineáris jelleggörbéjét $x=0$ munkapontban linearizáljuk:

$$C(x) = \frac{\epsilon A}{d-x} \approx \frac{\epsilon A}{d} + \frac{\epsilon A}{d^2} x$$

A kondenzátor töltése (feltéve, hogy az ellenálláson eső feszültség elhanyagolható a tápfeszültséghez képest)

$$Q(x) = C(x)u_t = \left(\frac{\varepsilon A}{d} + \frac{\varepsilon A}{d^2} x \right) u_t$$

Az áram a töltés idő szerinti deriváltja:

$$i(t) = \frac{dQ}{dt} = \frac{dQ}{dx} \cdot \frac{dx}{dt} = \frac{\varepsilon A u_t}{d^2} \cdot \frac{dx}{dt}$$

Laplace-transzformálva

$$I(s) = \frac{\varepsilon A u_t}{d^2} \cdot s X(s)$$

A mechanikus rész modellje a szokásos alakú (ha elhanyagoljuk a villamos tér taszító hatását a fegyverzetek között)

$$X(s) = \frac{A}{ms^2 + ks + c} P(s)$$

A villamos modellbe helyettesítve

$$I(s) = \frac{\varepsilon A u_t}{d^2} \cdot s \frac{A}{ms^2 + ks + c} P(s)$$

A kimenet az ellenálláson eső feszültség

$$U(s) = R \cdot I(s) = \frac{\varepsilon A^2 R u_t}{d^2} \cdot \frac{s}{ms^2 + ks + c} P(s)$$

A mikrofon linearizált átviteli függvénye (feltéve, hogy a csillapítás elég nagy és a nevező két elsőrendű tag szorzatára bontható)

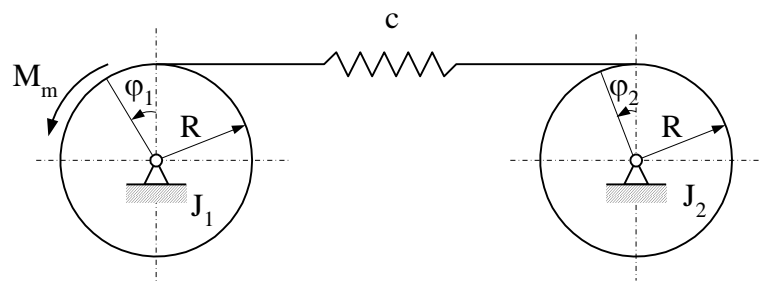
$$\frac{U(s)}{P(s)} = \frac{\varepsilon A^2 R u_t}{d^2} \cdot \frac{s}{ms^2 + ks + c} = \frac{\varepsilon A^2 R u_t}{m d^2} \cdot \frac{s}{(s + \omega_1)(s + \omega_2)}$$

Ebben az esetben ω_1 és ω_2 frekvenciák között a mikrofon erősítése állandó (lásd Bode-diagram).

PÉLDA

Rugalmas hajtáslánc

Műanyag fóliát előállító tekereselő gép egyik dobáról a másikra csévéli át a fóliát. A $J_1=0,2 \text{ kgm}^2$ tehetetlenségi nyomatékú, $R=0,2 \text{ m}$ sugarú hajtó dobot a motor $M=2 \cdot t \text{ Nm}$, időben egyenletesen növekvő nyomatékkal kezdi forgatni bekapcsoláskor. A hajtott dob sugara szintén R , tehetetlenségi nyomatéka $J_2=0,3 \text{ kgm}^2$. A fólia rugómerevsége $c=4000 \text{ N/m}$.



Határozzuk meg a fóliában ébredő erő időbeli lefolyását!

Megoldás

Vegyük észre, hogy ez egy szabad rendszer. A hajtás szabadtest ábrái alapján felírhatjuk a mozgásegyenleteket.

$$M_m(t) - RcR(\varphi_1 - \varphi_2) = J_1 \ddot{\varphi}_1$$

$$RcR(\varphi_1 - \varphi_2) = J_2 \ddot{\varphi}_2$$

Fejazzük ki a második deriváltakat

$$\ddot{\varphi}_1 = \frac{M_m(t) - cR^2(\varphi_1 - \varphi_2)}{J_1}$$

$$\ddot{\varphi}_2 = \frac{cR^2(\varphi_1 - \varphi_2)}{J_2}$$

Vonjuk ki a két egyenletet egymásból

$$(\varphi_1 - \varphi_2)'' = -cR^2(\varphi_1 - \varphi_2) \left(\frac{1}{J_1} + \frac{1}{J_2} \right) + \frac{M_m(t)}{J_1}$$

Vezessük be a $\Delta\varphi = \varphi_1 - \varphi_2$ jelölést

$$\Delta\ddot{\varphi} + \underbrace{cR^2 \left(\frac{1}{J_1} + \frac{1}{J_2} \right)}_{\alpha^2} \cdot \Delta\varphi = \frac{A}{J_1} \cdot t$$

A rendszer sajátfrekvenciája

$$\alpha = \sqrt{cR^2 \left(\frac{1}{J_1} + \frac{1}{J_2} \right)} = \sqrt{4000 \cdot 0,2^2 \left(\frac{1}{0,2} + \frac{1}{0,3} \right)} = 36,5 \text{ rad/s}$$

A homogén egyenlet megoldása (harmonikus rezgőmozgás)

$$\Delta\varphi_h = K \sin(\alpha t + \delta)$$

A partikuláris megoldást $\Delta\varphi_p = Bt + C$ alakban keressük.

$$\alpha^2 \cdot (Bt + C) = \frac{A}{J_1} \cdot t$$

Innen t hatványai együtthatóinak összehasonlításából

$$t^0 : C = 0$$

$$t^1 : B = \frac{A}{J_1 \alpha^2}$$

Az általános megoldás $\Delta\varphi = \Delta\varphi_h + \Delta\varphi_p$

$$\Delta\varphi = K \sin(\alpha t + \delta) + \frac{A}{J_1 \alpha^2} t$$

$$\Delta\dot{\varphi} = K\alpha \cos(\alpha t + \delta) + \frac{A}{J_1 \alpha^2}$$

Az ismeretleneket a kezdeti feltételekből határozzuk meg: $t=0$ $\Delta\varphi = 0$ $\Delta\dot{\varphi} = 0$.

$$0 = K \sin \delta \rightarrow \delta = 0$$

$$0 = K\alpha \cos \delta + \frac{A}{J_1 \alpha^2} \rightarrow K = -\frac{A}{J_1 \alpha^3}$$

A kezdeti feltételeket is figyelembe vevő megoldás

$$\Delta\varphi = -\frac{A}{J_1 \alpha^3} \sin(\alpha \cdot t) + \frac{A}{J_1 \alpha^2} t = \frac{A}{J_1 \alpha^2} \left(t - \frac{\sin(\alpha \cdot t)}{\alpha} \right)$$

A fóliában ébredő erő

$$F = c \cdot R \Delta\varphi = \frac{AcR}{J_1 \alpha^2} \left(t - \frac{\sin(\alpha \cdot t)}{\alpha} \right) = \frac{2 \cdot 4000 \cdot 0,2}{0,2 \cdot 36,5^2} \left(t - \frac{1}{36,5} \sin 36,5t \right) = \underline{\underline{6(t - 0,027 \sin 36,5t) \text{ N}}}$$

