

Spojnicové nomogramy

Příklady pro cvičení

In: Václav Pleskot (author): Spojnicové nomogramy. (Czech). Praha: Jednota českých matematiků a fyziků, 1941. pp. 116–123.

Persistent URL: <http://dml.cz/dmlcz/403000>

Terms of use:

© Jednota českých matematiků a fyziků

Institute of Mathematics of the Czech Academy of Sciences provides access to digitized documents strictly for personal use. Each copy of any part of this document must contain these *Terms of use*.



This document has been digitized, optimized for electronic delivery and stamped with digital signature within the project *DML-CZ: The Czech Digital Mathematics Library* <http://dml.cz>

Tak na př.:

$$\begin{vmatrix} f_1 & g_1 & h_1 \\ f_2 & g_2 & h_2 \\ f_3 & g_3 & h_3 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \\ a_3 & b_3 & c_3 \end{vmatrix} =$$

$$= \begin{vmatrix} a_1 f_1 + b_1 g_1 + c_1 h_1 & a_2 f_1 + b_2 g_1 + c_2 h_1 & a_3 f_1 + b_3 g_1 + c_3 h_1 \\ a_1 f_2 + b_1 g_2 + c_1 h_2 & a_2 f_2 + b_2 g_2 + c_2 h_2 & a_3 f_2 + b_3 g_2 + c_3 h_2 \\ a_1 f_3 + b_1 g_3 + c_1 h_3 & a_2 f_3 + b_2 g_3 + c_2 h_3 & a_3 f_3 + b_3 g_3 + c_3 h_3 \end{vmatrix}.$$

Overte si správnost tohoto pravidla vynásobením!

U determinantu řádu druhého provedme jako příklad:

$$\begin{vmatrix} f_1 & g_1 \\ f_2 & g_2 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} a_1 & b_1 \\ a_2 & b_2 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} a_1 f_1 + b_1 g_1 & a_2 f_1 + b_2 g_1 \\ a_1 f_2 + b_1 g_2 & a_2 f_2 + b_2 g_2 \end{vmatrix}.$$

Na pravé straně je

$$\begin{aligned} & (a_1 f_1 + b_1 g_1)(a_2 f_2 + b_2 g_2) - (a_1 f_2 + b_1 g_2)(a_2 f_1 + b_2 g_1) = \\ & = a_1 f_1 (a_2 f_2 + b_2 g_2) - a_1 f_2 (a_2 f_1 + b_2 g_1) + \\ & + b_1 g_1 (a_2 f_2 + b_2 g_2) - b_1 g_2 (a_2 f_1 + b_2 g_1) = \\ & = f_1 g_2 (a_1 b_2 - a_2 b_1) - f_2 g_1 (a_1 b_2 - a_2 b_1) = \\ & = (f_1 g_2 - f_2 g_1)(a_1 b_2 - a_2 b_1), \end{aligned}$$

což je skutečně levá strana.

Závěrem o determinantech si vytkněme, že ve svých úvahách budeme používat vesměs determinantu třetího stupně, jehož hodnota je rovna nule a v němž podle předchozích vět budeme a smíme provádět tyto dovolené změny (t. j. aniž hodnota determinantu přestane být nulová):

1. zaměnit libovolně pořadí sloupců (věta a),
2. násobit nebo dělit řádky a sloupce libovolným číslem nenulovým (věta c resp. g),
3. sloupce neb násobky sloupců spolu sčítat i odčítat (věta e),
4. dělit determinant kterýmkoliv sloupcem nenulovým (věta d), a konečně
5. násobit determinant $D = 0$ determinantem nenulovým $D' \neq 0$ (věta g).

Hodnotu determinantu budeme nejlépe vypočítávat rozvedením podle prvků jedné řady (zvláště pak té, v níž některé prvky jsou nulové), viz vzorec (3).

Zopakujme, že všechny uvedené věty (až na pravidlo Sarrusovo) platí i pro determinanty stupně vyššího.

Příklady pro cvičení.

(Většinou jsou doplněny návody, jak by bylo možné vztah zobrazit.)

$$\mu - \lambda \delta^2 + \frac{\delta}{\operatorname{tg} \delta} = 0.$$

Vztah, z něhož počítáme hodnotu δ potřebnou k výpočtu kritických otáček torsních zalomených hřídelů, řadových strojů pístových; $\langle 0; 2,0 \rangle$.

$\mu = \frac{\Theta_{01}}{\Theta_2}$ rovná se poměru hmot setrvačnicku Θ_2 a setrvačných hmot stroje samotného Θ_{01} (zalomeného hřídele, ojníc, pístů, atd.); $\langle -1; 1 \rangle$,

$\lambda = \frac{l_{12}}{l_{01}}$ je poměr reduk. délek zalomeného hřídele l_{01} a délky hřídele mezi setrvačnickem a motorem l_{12} ; $\langle 0; 1,2 \rangle$.

*

$$R = 3,4 + 0,118V + 0,03 \frac{V^2}{P}$$

přibližný vzorec pro celkový odpor vlaku.

$V \langle 20; 150 \rangle$ rychlost vlaku v km/hod.,

$P \langle 100; 500 \rangle$ váha lokomotivy a tendru v tunách,

R je odpor v kg na táhnutou tunu.

*

Z dělostřelby známý svahový koeficient je udán vzorcem

$$\lambda = \frac{\sin \alpha}{\sin (\alpha + \beta)}$$

$\alpha \langle 0; 60^\circ \rangle$, $\beta \langle 0; 45^\circ \rangle$.

(Upravte na $\frac{1}{\lambda} - \operatorname{cotg} \alpha \sin \beta - \cos \beta = 0$. Relace: $\lambda = 1$,

$\alpha = 90 - \frac{\beta}{2}$.)

*

Světelný dosah majáku je udán Allardovou formúlí

$$100L\alpha^2 = d^3.$$

$d \langle 0,5; 100 \rangle$ světelný dosah v km,

$L \langle 0,005; 100 \rangle$ intenzita svítivosti majáku,

$\alpha \langle 0,25; 1 \rangle$ koeficient průhlednosti prostředí.

(Po logaritmování srovnáme s tvarem K_1 . Uvažte, jaký význam pro zobrazení má okolnost, že formuli lze upravit libovolnou nenulovou konstantou na $100 (\lambda^2 L) \cdot (a^{1/\lambda})^{\lambda d} = (\lambda d)^2$! Relace: $a = 1, d = 10\sqrt{L}$.)

*

$$M = E - e \cdot \sin E$$

z astronomie známá rovnice Kepplerova, udávající střední anomalii M v závislosti na excentrické anomalii E a numerické výstřednosti e eliptické dráhy zemské.

$$M, E \langle 0; 2\pi \rangle, e \langle 0; 0,4 \rangle.$$

(Podle K_1 . V nomogramu lze stupnice M i E číslovat ve stupních. Relace: $e = 0, M = E$!)

*

Má-li se z kruhové destičky o průměru x vylisovat nábojka o průměru d a výšce v , je souvislost mezi těmito rozměry udána vzorcem

$$x = \sqrt{d^2 + 4d \cdot v}.$$

Zobrazte pro rozsahy $d \langle 5; 150 \rangle$ mm, $h \langle 5; 150 \rangle$ v mm a $x \langle 5; 150 \rangle$ mm. (Umocní se, pak podle K_1 . Soustavně vyhledávanou je x , umístěte ji proto mezi stupnice d a v . Zlepšete ná-kres vhodnou kolineací!)

*

Váha jednoho litru suchého vzduchu v gramech je dána vzorcem

$$V = \frac{1,293p}{760} \cdot \frac{273}{273 + t}.$$

$p \langle 700; 800 \rangle$ tlak v mm Hg,

$t \langle -20; 40 \rangle$ teplota ve $^{\circ}\text{C}$.

(Podle K_2, K_3 nebo K_4 .)

*

• Přibližný vzorec Vallotův pro vodovodní potrubí:

$$D = 0,324 \left(\frac{Q}{\sqrt{J}} \right)^{\frac{2}{3}}.$$

D průměr potrubí v m $\langle 0,01; 3 \rangle$,

Q průtok v l za vteř. $\langle 1; 3\,000 \rangle$,

J spád na m vedení $\langle 0,1; 10\,000\,000 \rangle$.

(Nejlépe logaritmovat a pak podle K_3 nebo K_4 .)

*

Délka dojezdné dráhy v m

$$d = \frac{v^2}{25,92a}$$

$v < 10; 200 >$ rychlost automobilu v km/hod.,

$a < 0,5; 10 >$ zpoždění v m/sec².

(Podle K_2 i K_3 , event. K_4 .)

*

Celkový čas brzdění automobilu

$$t = \frac{v}{3,6a}$$

t je ve vteřinách. Rozsahy proměnných jako v předchozím příkladě.

*

$$J = \frac{6h^3}{6}$$

Revnost vzpěrná pro obdélníkový profil.

$b < 0; 50 >$ cm, $h < 0; 100 >$ cm, $J < 0; 200\ 000 >$ cm⁴.

[Podle K_2 nebo K_3 (po logaritmování) nebo K_4 .]

*

$$s = \frac{V}{V - V'}$$

Specifická váha tělesa, které váží ve vzduchu V gramů a ve vodě V' gramů. (Přepište na $V - \frac{s}{s-1} V' = 0$ a dále stejně jako v předešlém příkladě.)

*

$$n = \frac{1000v}{\pi d}$$

Počet otáček n u soustruhu za minutu $< 3; 10\ 000 >$.

$d < 1; 1\ 000 >$ původní průměr obráběného materiálu v mm,

$v < 1; 1\ 000 >$ řezná rychlost v m/min..

(Nejlépe logaritmovat a pak podle K_3 .)

*

$$D = 3,85 (\sqrt{H} + \sqrt{h}).$$

D = největší zeměpisná vzdálenost, z níž je vidět světlo majáku, je-li

$H < 5; 100 >$ m výška světla nad mořskou hladinou a
 $h < 0; 20 >$ m výška pozorovatele nad mořskou hladinou.
 (Podle K_3 nebo K_4 .)

*

$$T = te^{\mu_1 \alpha}$$

Vzorec pro pásovou brzdu ($\mu_1 = 0,05235$).
 T síla na jednom konci brzdícího pásu;
 t síla na druhém konci brzdícího pásu $< 15; 500 >$ kg;
 α úhel opásání $< 100; 300^\circ >$; (μ_1 koeficient tření, e základ
 přiroz. log.). (Logaritmujte a pak podle K_3 .)

*

Hydraulický poloměr kanálu, jehož stěny mají sklon 1 : 1,
 rovná se poměru obsahu průřezu a omočeného obvodu. Označí-
 me-li šířku dna b a výšku vody d , je dán výrazem

$$R = \frac{bd + d^2}{b + d\sqrt{8}}$$

$R < 0; 50 >$ cm,
 $b < 0; 100 >$ cm,
 $d < 0; 100 >$ cm.

(Přepište na tvar $-R \frac{b}{\sqrt{8}} - \left(R - \frac{b}{\sqrt{8}}\right) d + \frac{d^2}{\sqrt{8}} = 0$, pak
 podle K_4 . Stupnice d vyjde na elipse dotýkající se kružnice,
 na níž jsou stupnice R a b .)

*

Vzorec pro odtok vody obdélníkovým otvorem s vertikálními
 stěnami:

$$\frac{h_1^{\frac{3}{2}} - h_2^{\frac{3}{2}}}{h_1 - h_2} = 0,338v.$$

h_1, h_2 jsou vzdálenosti horizontálních stěn od úrovně v cm,
 $< 4; 96 >$,

$v < 0,8; 4 >$ rychlost vody v m za sec.
 (Podle K_5 , stupnice h_1 a h_2 společná.)

*

Součinitel ν pro úplné využití odhescí války při pohonu (brzdě-
 ní) všech kol automobilu je dán vzorcem:

$$\nu = 1 - x \pm fy;$$

$\nu < 0; 1 >$,

$x \left(= \frac{l_2}{l} \right) \langle 0,3; 0,7 \rangle$ poměr vzdálenosti osy zadního kola od těžiště, měřené v horizontální rovině a vzdálenosti os předních a zadních kol,

$y \left(= \frac{s}{l} \right) \langle 0,1; 0,5 \rangle$ poměr výšky těžiště vozu, měřené od země a v vzdálenosti os předních a zadních kol,

$f \langle 0; 1 \rangle$ koeficient tření (znamení + pro pohon, — pro brzdění).

(Přesný výklad uvedených veličin viz v knize J. Šrejtr Příspěvek k mechanice automobilu, Praha 1935.)

(Přepište na $y \mp fy + (x - 1) = 0$, podle K_1 položte $v = h_1$, $\mp f = h_2$; pro proměnnou x a y vyjde binární stupnice.)

*

Při řešení sférického trojúhelníka se uvažuje rovnice (v astronomii)

$$\cotg c \sin \alpha - \cotg \gamma \sin \beta = \cos \alpha \cos \beta.$$

Zobrazte ji nomograficky s binární stupnicí (α, β) . Položte $h_1 = \cotg c$, $h_2 = -\cotg \gamma$. Isoplety α, β jsou konfokální hyperboly. $c, \gamma \langle 45^\circ; 135^\circ \rangle$.

*

Sestrojte pro řešení systému rovnic o dvou neznámých

$$\begin{aligned} ax + by &= 1 \\ cx + dy &= 1 \end{aligned}$$

spojnicový nomogram.

[Pro první rovnici sestrojíte nomogram s binární stupnicí (a, b) ; nomogram pro druhou rovnici má binární stupnici (c, d) shodnou, volíme-li v obou nomogramech stejné moduly pro společné stupnice x, y . Spojíme-li v nomogramu bod na binární stupnici (a, b) s bodem (c, d) , protne tato spojnice stupnice x, y v hledaných kotách. Uvažte jak závisí nákras nomogramu na koeficientech rovnic a jaké zlepšení by dovolila kolineace nomogramu.]

*

$$s = \sigma \frac{V}{1 - V'}$$

s = specifická váha tělesa, které váží ve vzduchu hmotnosti $V'g$ a v etalóně o specifické váze $\sigma V'g$.

(Přepište na $\frac{V'}{V} \mp \frac{\sigma}{s} = 1$ a zobrazte podle K_1 s binární

stupnicí, nebo upravte na $\frac{s+0}{0+\sigma} = \frac{V+0}{V-V'}$ a rovnoběž. nebo kolmými indexy. Konečně jako sdružený nomogram s dílčími vztahy 1. $\frac{s}{\sigma} = t$; 2. $\frac{V}{V-V'} = t$.)

*

Sestrojte nomogram pro řešení úplné kubické rovnice

$$x^3 + ax^2 + bx + c = 0.$$

[Podle K_1 ; položte $h_1 = a$, $h_2 = b$, vyjde binární stupnice (x, c) . Sestrojte pro rozsahy $a, b \langle -10; 10 \rangle$.]

*

Výstupní úhel ventilátoru s přímými lopatkami β_2 je určen vztahem

$$\frac{\cos \beta_2}{\cos \beta_1} = \frac{D_1}{D_2}$$

$\beta_1 \langle 0; 90^\circ \rangle$ vstupní úhel,
 $D_1 \langle 0; 100 \rangle$ vnitřní průměr ventilátoru cm,
 $D_2 \langle 0; 100 \rangle$ vnější průměr ventilátoru cm.

(Přepište na $\frac{\cos \beta_2 + 0}{0 + \cos \beta_1} = \frac{D_1 + 0}{0 + D_2}$. Rovnob. neb kolmé indexy.)

*

Oteplení mědi počítáme ze vzorce

$$\frac{R_2}{R_1} = \frac{234,5 + t_2}{234,5 + t_1}$$

$t_1 \langle 0; 120^\circ \rangle$ počáteční teplota, t_2 konečná teplota,
 $R_1 \langle 0; 10 \rangle$ Ω počáteční odpor, R_2 konečný odpor.

(Upravte na $\frac{R_2 + 0}{0 + R_1} = \frac{t_2 + 234,5}{234,5 + t_1}$; pravou stranu násobte v čitateli i jmenovateli 0,1 a pak zobrazte rovnob. nebo kolmými indexy.)

*

Sílu přenášená kotlovým plechem

$$P = 1200 \cdot (t - d) s.$$

$P \langle 0; 30000 \rangle$ kg; $t \langle 0; 20 \rangle$ cm vozteč nýtová;
 $d \langle 0; 4 \rangle$ cm průměr nýtů; $s \langle 0; 2,5 \rangle$ cm síla plechu.

(Upravte na $\frac{P + 0}{0 + 1200s} = \frac{t - d}{1 + 0}$ a zobrazte rovnoběž. či

kolnými indexy. Též sdruženým nomogramem, rozložíce na dílčí vztahy 1. $\frac{P}{1200s} = u$; 2. $t - d = u$.)

$$* \\ v_b = \frac{2v_z f}{bx}$$

Formule udávající u obdélníka o jednoduché výztuži napětí betonu v tlaku v_b (kg/cm²), v závislosti na napětí želez v tahu v_z (kg/cm²), ploše želez f (cm²), šířce b (cm) a vzdálenosti neutrální osy od horního vlákna x (cm).

v_b <20; 80> kg/cm², v_z <800; 2000> kg/cm², f <0,2; 200> cm²,
 b <5; 100> cm, x <1; 50> cm.

(Nejlépe logaritmovat a rozložit na dílčí vztahy

1. $\log 2v_z + \log f = \log t$
2. $\log b + \log x = \log u$
3. $\log v_b = \log t - \log u$.)

*

Vzorec pro výpočet obsahu celkové plochy S brzdící garnitury u automobilu

$$S = \frac{Pav}{620};$$

váha vozu P <50; 5000> kg,
rychlost vozu v <10; 200> km/hod.,
zpoždění a <0,5; 10> m/sec²,
plošný obsah S <50; 2500> cm².

(Zobrazit buď podle návodu předešlého příkladu nebo rozložit na dílčí vztahy bez logaritmování. Přepíšeme-li rovnici

na tvar $\frac{S+0}{0+P} = \frac{a+0}{0+\frac{620}{v}}$ zobrazíme ji rovnoběž. nebo kolnými

indexy. Konečně lze ji po logaritmování upravit na

$$\frac{\log S - \log P}{1 + 0} = \frac{\log a - (\log 620 - \log v)}{1 + 0}$$

a pak zobrazit rovnoběž. nebo kolnými indexy.)

*