

Dôkaz pomocou súčtov:

Po rozdelení u členov do počtu k ZR r_i , $i = 1, 2, \dots, k$ bude v prvej ZJR r_1 vzhľadom na (1.19) $s_{r1} = u_{r1}$ a v i-tej ZOROV i $\in \{2, k\}$ bude počet spojení s_{ri} vzhľadom na (1.21) $s_{ri} = u_{ri} + 1$.

Počet s spojení všetkých dvojíc členov vo VR bude

$$s = s_{r1} + \sum_{i=2}^k s_{ri}$$

po dosadení

$$s = u_{r1} + \sum_{i=2}^k (u_{ri} + 1)$$

po rozpísaní:

$$s = u_{r1} + u_{r2} + \dots + u_{rk} + (k - 1)$$

a vzhľadom na to, že

$$u = \sum_{i=1}^k u_{ri}$$

je naozaj (1.29):

$$s = u + k - 1$$

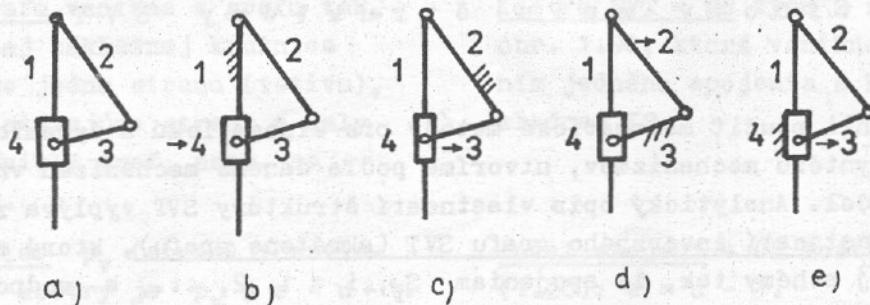
Eulerova veta nám umožňuje vypočítať počet k ZS v SVT, ktoré má počet s spojení a u členov:

$$k = s - u + 1$$

(1.30)

Mechanizmus - M dostaneme znehybnením jedného člena v retazi a označujeme ho analogicky ako retaze podľa počtu k ZS, teda otvorený mechanizmus - OM má počet $k = 0$, uzavorený mechanizmus - UM má počet $k \geq 1$, jednoslučkový mechanizmus - JM má počet $k = 1$, viacslučkový mechanizmus - VM má počet $k > 1$. Ak po znehybnení jedného člena v KR bude v štruktúre aspoň jedna UR a jedna OR, získame kombinovaný mechanizmus - KM.

Všetky možnosti získania mechanizmu znehybnením jedného člena v retazi sú na obr. 1.7abcde.

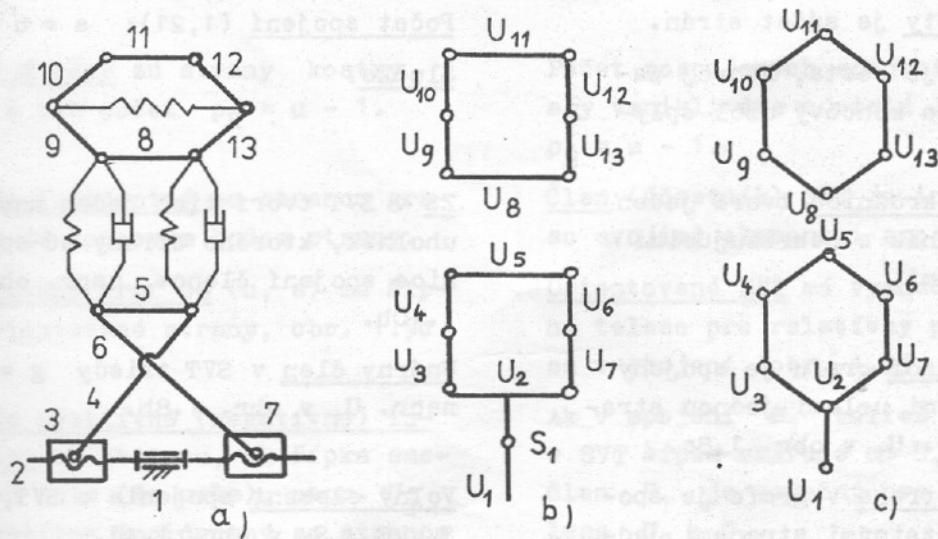


Obr. 1.7

- a) Jednoslučková retaz,
- b) klukový mechanizmus, priamovod
- c) Whiteworthov mechanizmus, mech. plniaceho zariadenia,
- d) mechanizmus plniaceho zariadenia, obracača sena, miešačky,
- e) mechanizmus vyhadzovača

1.3.3 Viackomponentné SVT - VSVT

Viackomponentnú SVT tvoria najmenej dve JSVT, ktoré sú medzi sebou viazané pružinami, tlmičmi a pod., pričom JSVT môže byť aj jedno telo. V SVT na obr. 1.8a sú každé dva susedné členy 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7 spojené elementmi spojenia, teda tvoria JSVT 1, analogicky telosá 8, 9, 10, 11, 12, 13 patria JSVT 2, teda SVT je dvojkomponentná a jej štruktúrna schéma má dve súvislé časti - obr. 1.8b.



Obr. 1.8

- a) Dvojkomponentná sústava viazanych telies (odpružené sedadlo s prestaviteľnou výškou),
- b) Štruktúrna schéma dvojkomponentnej sústavy viazanych telies z obr. 1.8a
- c) Inverzny graf dvojkomponentnej sústavy viazanych telies z obr. 1.8a

1.3.4 Maticový opis štruktúry SVT

Aby sme mohli použiť matematické metódy pre kinematickú a dynamickú analýzu alebo syntézu mechanizmov, utvoríme podľa daného mechanizmu vhodný matematický model. Analytický opis vlastností štruktúry SVT vyplýva z topologických vlastností inverzného grafu SVT (skrátene grafu), ktorý získame zo štruktúrnej schémy tak, že spojeniam S_i , $i = 1, 2, \dots, s$ zodpovedajú strany grafu a členom (účastníkom) U_j , $j = 1, 2, \dots, u$ uzly grafu (tab. 1.7 a obr. 1.8a,b).

Dôkazy platnosti nasledujúcich vlastností grafov sú v lit. [3].

Vlastnosti grafov:

Neorientovaný graf NG (u, s) má počet u uzlov a s strán.

V súvislom grafe sa z lubovoľného uzla dostaneme do iného lubovoľného uzla po stranach grafu.

Cestu medzi dvoma uzlami tvoria súvislo spojené uzly a strany, pričom sa vyskytujú len raz.

Dĺžka cesty je súčet strán.

Kružnica je cesta, ktorej začiatočný a koncový uzol splývajú.

Základnú kružnicu tvorí jeden mnogouholník s nekrižujúcimi sa stranami.

Osamelý uzol grafu je spojený s ostatnými uzlami jednou stranou, napr. U_1 v obr. 1.8c.

Osamelá strana v grafe je spojená s ostatnými stranami jedným uzlom, napr. S_1, S_5, S_4 , obr. 1.4e.

Uzavretý graf je súvislý graf bez osamelych uzlov a osamelych strán.

Vlastnosti SVT:

SVT (u, s) má počet u členov (účastníkov) a s spojení.

V súvislej SVT sú susedné členy spojené elementmi spojenia, teda súvislá SVT je JSVT.

OROV.

Počet spojení (1,21): $s = u + 1$.

Slučka.

ZS v SVT tvorí tiež jeden mnogouholník, ktorého strany sú spojnice spojení členov, napr. obr. 1.10b.

Unárny člen v SVT triedy $g = 1$, napr. U_1 v obr. 1.8b.

Volný element spojenia v SVT, napr. S_1, S_5, S_4 v obr. 1.4d.

UR.

Kostra grafu vznikne z grafu tak, že z každej základnej kružnice odstráime jednu stranu (tetivu), pričom zostávajúce strany a uzly tvoria súvislý graf, napr. na obr. 1.9f.

Počet vetiev p_v (strán) v súvislom grafe kostry je $p_v \equiv s = u - 1$.

Počet tetív p_t pri tvorbe kostry grafu $p_t \equiv k = s - u + 1$.

Komponent je každý súvislý podgraf grafu so všetkými stranami.

Hodnosť h_M NG (u, s)

$$p_v \equiv h_M = u - p_k$$

kde p_k je počet komponentov grafu.

Kostra viackomponentného grafu je zjednotenie kostier jeho komponentov, obr. 1.8c.

Bettiho cyklomatické číslo h_k

$$h_k = s - u + p_k$$

teda pre $p_k = 1$ je $h_k = k$.

Rez tvoria odstranené strany z grafu tak, že vzniknú dva súvislé podgrafy.

Základné rezy sú strany kostry grafu a ich počet $p_R = u - 1$.

Uzol je incidentný so stranou grafu, ak je koncovým bodom strany.

Orientovaný graf OG (u, s) má šípkou orientované strany, obr. 1.9c.

Uzol je pozitívne (negatívne) incidentný so stranou, ak šípka smeruje od uzla (do uzla), napr. U_2 je negatívne incidentný so stranou S_1 grafu.

Vstupná (výstupná) trieda g_i i-tého uzla je daná počtom vstupujúcich (vystupujúcich) šípok orientácie strán.

Kostra SVT - OR typu 2 z tab. 1.8, obr. 1.9d, ktorá vznikne rozpojením jedného spojenia z každej základnej KS.

Počet spojení v OR kostry SVT (1.20): $s = u - 1$.

Počet ZS v SVT (1.30):
 $k = s - u + 1$.

JSVT.

Počet spojení v OR (kostra SVT).
 p_k je počet JSVT

OR z VSVT na obr. 1.8b.

h_k je počet ZS v SVT.

V JSVT rozpojíme spojenia tak, aby vznikli dve súvislé JSVT.

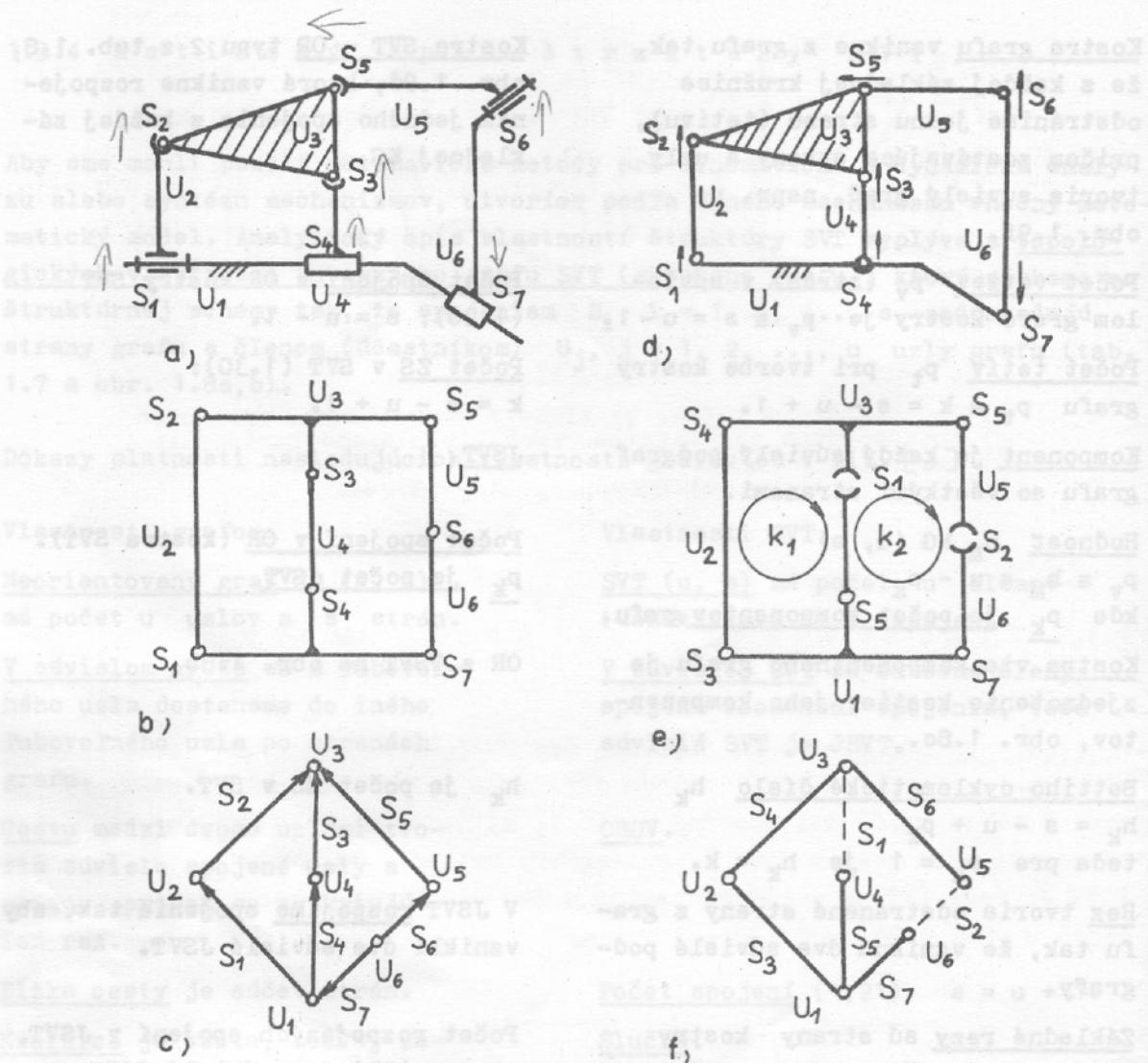
Počet rozpojených spojení v JSVT, aby vznikli dve súvislé JSVT
 $p_R = u - 1$.

Člen (účastník) SVT je incidentný so svojimi elementmi spojení.

Orientované SVT má vyznačené vztažné teleso pre relativny pohyb telese v spojení, obr. 1.9d.

Ak v spojení S_1 telies U_1, U_2 v SVT šípka smeruje od U_1 k U_2 , člen U_1 je vztažný pre pohyb telese $U_2 : U_1$.

Tríeda g_i i-tého člena (účastníka) SVT.



Obr. 1.9

a) Kinematická schéma priestorového dvojslučkového mechanizmu, b) štruktúrna schéma mechanizmu z obr. 1.9a, c) orientovaný inverzny graf orientovaného mechanizmu z obr. 1.9d, d) orientovaný mechanizmus s vyznačenými relatívnymi pohybmi telies v spojeniach, e) štruktúrna schéma kostry mechanizmu z obr. 1.9a s rozpojenými spojeniami S_1 , S_2 , f) kostra grafu (súvislý graf) kostry mechanizmu z obr.

1.9e

Orientovaná cesta má susedné strany súhlasne orientované.

Orientovaná kružnica je uzavorená orientovaná cesta.

Graf s údajmi o stranach a uзloch.

Orientovaná OROV.

Orientovaná slučka, ktorej orientované strany tvoria jeden mnogouholník, napr. obr. 1.10b.

SVT s údajmi o triede a type spojení, o hmotnostiach členov atď.

Podľa predošlých vzťahov medzi SVT a jej grafom opíšeme štruktúru SVT topologickými maticami, ktoré tvoria matematický model SVT, pričom budeme pracovať priamo s kinematickou a štruktúrnou schémou SVT na obr. 1.9a,b.

Incidenčnú maticu \mathcal{J}_M orientovanej SVT utvoríme tak, že očísľujeme členov 1 až u, spojenia orientujeme šípkami a očísľujeme 1 až s, potom

$$\text{prvok } m_{ij} = \begin{cases} +1, & \text{ak i-tý člen pozitívne incidiuje s j-tym spojením} \\ -1, & \text{ak i-tý člen negatívne incidiuje s j-tym spojením} \\ 0, & \text{ak i-tý člen neincidiuje s j-tym spojením} \end{cases}$$

pričom počet riadkov \mathcal{J}_M sa rovná počtu u členov, počet stĺpcov \mathcal{J}_M závisí od počtu spojení, teda typ \mathcal{J}_M je (u, s) pre SVT na obr. 1.9a je

$$\mathcal{J}_M = \begin{array}{c|ccccccccc} \text{člen } U_i & \text{spojenie } S_j, j \in \langle 1, s \rangle \\ \hline i \in \langle 1, u \rangle & 1 & 2 & 3 & 4 & 5 & 6 & 7 \\ \hline 1 & +1 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & -1 \\ 2 & -1 & +1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 3 & 0 & -1 & -1 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 4 & 0 & 0 & +1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 5 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & -1 & 0 \\ 6 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & +1 \end{array}$$

Ak pracujeme s prvkami m_{ij} bez znamienok, potom hodnosť $h_M \mathcal{J}_M$ neorientovanej SVT sa rovná počtu spojení v kostre SVT (počtu p_v vetiev v kostre grafu SVT):

$$h_M = u - p_k \equiv s \equiv p_v \quad (1.32)$$

kde p_k je počet komponentov SVT.

Súčet prvkov v i-tom riadku \mathcal{J}_M dáva triedu g_i telesa u_i :

$$g_i = \sum_{j=1}^s m_{ij} \quad (1.33)$$

Súčet prvkov v \mathcal{J}_M sa rovná 2s:

$$2s = \sum_{i=1}^u \sum_{j=1}^s m_{ij} \quad (1.34)$$

V každom stĺpci \mathbb{J}_M sú dve jednotky, ostatné sú nuly. Ak majú dve SVT tú istú \mathbb{J}_M , sú izomorfné.

Incidenčná matica \mathbb{J}_s spojení typu (u,u) má prvky:

$$m_{ij} = \begin{cases} 1, & \text{ak sú členy } i, j \text{ spojením} \\ 0, & \text{ak členy } i, j \text{ nie sú spojené} \end{cases} \quad (1.35)$$

Potom platí:

$$\mathbb{J}_M \mathbb{J}_M^T = g + \mathbb{J}_s \quad (1.36)$$

kde $g = [g_{ij}]$ je diagonálna matica typu (u,u), ktorej prvky udávajú triedu g_i člena u_i .

Incidenčná matica $\mathbb{J}_{\bar{K}}$ orientovaných slučiek SVT (u,s) s počtom k_s slučiek k_i , $i = 1, 2, \dots, k_s$ má prvky:

$$m_{ij} = \begin{cases} +1, & \text{ak orientácia } i\text{-tej slučky je zhodná} \\ & \text{s orientáciou } j\text{-teho spojenia} \\ -1, & \text{ak orientácia } i\text{-tej slučky nie je} \\ & \text{zhodná s orientáciou } j\text{-teho spojenia} \\ 0, & \text{ak } i\text{-tá slučka neobsahuje } j\text{-te spojenie} \end{cases} \quad (1.37)$$

Počet riadkov $\mathbb{J}_{\bar{K}}$ je daný počtom k_s , počet stĺpcov zasa počtom s spojení, teda $\mathbb{J}_{\bar{K}}$ je typu (k_s, s) .

V SVT na obr. 1.9d sú slučky:

$k_1: 1 2 3 4 1$	so spojeniami	$S_1 S_2 S_3 S_4$
$k_2: 1 2 3 4 5 6 1$	so spojeniami	$S_1 S_4 S_3 S_5 S_6 S_7$
$k_3: 1 2 3 5 6 1$	so spojeniami	$S_1 S_2 S_5 S_6 S_7$

počet $k_s = 3$.

Pre SVT na obr. 1.9d je incidenčná matica $\mathbb{J}_{\bar{K}}$ orientovaných slučiek:

$$\mathbb{J}_{\bar{K}} = \begin{array}{cc} \text{slučka } k_i & \text{spojenie } S_j, j \in \langle 1, s \rangle \\ i \in \langle 1, k_s \rangle & \begin{array}{ccccccc} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 & 6 & 7 \end{array} \end{array}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & +1 & +1 & -1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 2 & 0 & 0 & +1 & +1 & -1 & -1 & +1 \\ 3 & +1 & +1 & 0 & 0 & -1 & -1 & +1 \end{bmatrix}$$

Hodnosť h_k incidenčnej maticy \mathbb{J}_K slučiek neorientovanej SVT (bez znamienok +, -) je

$$h_k = s - u + p_k \quad (1.38)$$

a pre $p_k = 1$ (počet komponentov SVT) je

$$h_k = k \quad (1.39)$$

pričom počet k ZS je zhodný s počtom lineárne nezávislých riadkov v \mathbb{J}_K .

Incidenčnú maticu $\mathbb{J}_{\overline{KZ}}$ orientovaných ZS JSVT (u, s) získame podľa (1.37) pre $i \in \langle 1, k \rangle$, pričom je typu (k, s) . Pre SVT z obr. 1.9d je $\mathbb{J}_{\overline{KZ}}$:

<u>slučka</u> k_i	<u>spojenie</u> S_j , $j \in \langle 1, s \rangle$						
$i \in \langle 1, k \rangle$	1	2	3	4	5	6	7
$\mathbb{J}_{\overline{KZ}} =$	1	[$\begin{matrix} +1 & +1 & -1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & +1 & +1 & -1 & -1 & +1 \end{matrix}$]	2				

lebo riadok zodpovedajúci slučke k_3 v $\mathbb{J}_{\overline{K}}$ je lineárnom kombináciou prvých dvoch riadkov. Incidenčnú maticu $\mathbb{J}_{\overline{KZ}}$ môžeme zapísat v tvare

$$\mathbb{J}_{\overline{KZ}} = [\mathbb{J}_{\overline{KT}}, \mathbb{J}_{\overline{KV}}] \quad (1.40)$$

kde $\mathbb{J}_{\overline{KT}}$ je jednotková matica typu (k, k) a jej stĺpce zodpovedajú tetivám kostry grafu JSVT a $\mathbb{J}_{\overline{KV}}$ je matica typu (k, p_R) , ktorej stĺpce zodpovedajú vetvám kostry grafu.

Incidenčná matica rezov \mathbb{J}_R orientovanej JSVT (u, s) typu (p_R, s) , kde p_R je počet rezov, s počet spojení v JSVT má prvky:

$$m_{ij} = \begin{cases} +1, & \text{ak je } j\text{-te spojenie súhlasne} \\ & \text{orientované s } i\text{-tým rezom} \\ -1, & \text{ak je } j\text{-te spojenie nesúhlasne} \\ & \text{orientované s } i\text{-tým rezom} \\ 0, & \text{ak sa } j\text{-te spojenie nenachádza} \\ & \text{v } i\text{-tom reze} \end{cases} \quad (1.41)$$

Hodnosť h_R maticy \mathbb{J}_R (bez znamienok +, -) sa rovná počtu rozpojených spojení v JSVT, aby sme získali dve závislé JSVT

$$h_R = u - 1 \equiv p_R \quad (1.42)$$

pre $p_K = 1$ je

$$h_R = h_M \quad (1.43)$$

Incidenčnú maticu $\mathcal{J}_{\overline{RZ}}$ základných rezov orientovanej JSVT typu (p_R, s) získame podľa (1.41) pre $i \in \langle 1, p_R \rangle$ a môžeme ju zapísat v tvare

$$\mathcal{J}_{\overline{RZ}} = [\mathcal{J}_{\overline{RT}}, \mathcal{J}_{\overline{RV}}] \quad (1.44)$$

Pričom platí:

$$\mathcal{J}_{\overline{KV}} = -\mathcal{J}_{\overline{RT}}^T \quad (1.45)$$

$$\mathcal{J}_{\overline{KT}} = -\mathcal{J}_{\overline{RV}}^T \quad (1.46)$$

lebo matice $\mathcal{J}_{\overline{K}}$ a $\mathcal{J}_{\overline{R}}$ sú ortogonálne:

$$\mathcal{J}_{\overline{K}} \mathcal{J}_{\overline{R}}^T = \sigma \quad (1.47)$$

Ak vytvoríme kostru SVT tak, že najprv očíslujeme počet k rozpojených spojení $(S_1, S_2$ v obr. 1.9e), a až potom očíslujeme ostatné spojenia $(S_3, S_4, S_5, S_6, S_7$, obr. 1.9e), incidenčná matica $\mathcal{J}_{\overline{M}}$ bude mať tvar

$$\mathcal{J}_{\overline{M}} = \begin{bmatrix} \mathcal{J}_{\overline{M}11} & \mathcal{J}_{\overline{M}12} \\ \mathcal{J}_{\overline{M}21} & \mathcal{J}_{\overline{M}22} \end{bmatrix} \quad (1.48)$$

kde $\mathcal{J}_{\overline{M}11}$ je matica tetív kostry SVT,

$\mathcal{J}_{\overline{M}12}$ je štvorcová regulárna incidenčná matica kostry SVT typu (p_R, p_R) .

Potom z $\mathcal{J}_{\overline{M}}$ môžeme vypočítať $\mathcal{J}_{\overline{KZ}}$, $\mathcal{J}_{\overline{RZ}}$ podľa vzťahov:

$$\mathcal{J}_{\overline{KZ}} = [\mathcal{J}, -\mathcal{J}_{\overline{M}11}^T (\mathcal{J}_{\overline{M}12})^T] \quad (1.49)$$

$$\mathcal{J}_{\overline{RZ}} = [\mathcal{J}_{\overline{M}12}^{-1} \mathcal{J}_{\overline{M}11}, \mathcal{J}] \quad (1.50)$$

kde \mathcal{J} je jednotková matica typu (k, k) .

1.4 POLOHA A POHYBLIVOSŤ TELIES V KOREKTNÝCH SVT

1.4.1 Grüblerovo kritérium pohyblivosti telies v korektných SVT

Pohyblivosť n_{vu} skupiny u volných telies v priestore, resp. v rovine určíme podľa vzťahu (1.11f): $n_{vu} = n_v u$.

Ak každé dve telesá prinútime, aby sa ich povrhy trvalo dotýkali, utvoríme zo skupiny u volných telies holonómnu sústavu viazaných telies (SVT). Každé aktívne (korektné) spojenie triedy t jednej dvojice telies zníži pohyblivosť členov SVT o t stupňov volnosti pohybu, potom počet s_t spojení triedy t dvojíc telies odoberá SVT t s_t stupňov volnosti pohybu.

Ak označíme n_G pohyblivosť počtu členov u SVT, podľa predošlého je

$$n_G = n_v u - \sum_{t=1}^{n_v} t s_t \quad (1.51a)$$

SVT, ktorá splňa podmienku

$$n_G = n^s \quad (1.51b)$$

kde podľa (1.8) n^s je skutočná pohyblivosť, nazývame korektnou SVT.

Z (1.51a) dostaneme modifikáciu Grüblerovho kritéria pre výpočet pohyblivosti korektného mechanizmu, ktorý spĺňa (1.51b), lebo pre t = n_v je s_t = 1 (rám)

$$n_G = n_v (u - 1) - \sum_{t=1}^{n_v-1} t s_t \quad (1.52)$$

Zo vzťahu (1.52) získame pôvodný tvar kritéria pohyblivosti pre rovinný mechanizmus ($n_v = 3$) so spojeniami len triedy t = 2 a pohyblivostou $n_G = 1$:

$$4 - 3u - 2s_2 = 0 \quad (1.53)$$

ktoré nezávisle od seba odvodili Grübler, Kutzbach, Čebyšev aj Sylvester.