

SCIENTIFIC PAPERS
OF THE UNIVERSITY OF PARDUBICE
Series B
The Jan Perner Transport Faculty
7 (2001)

**POUŽITIE DISKRÉTNÉHO PROCESU ZHROMAŽĎOVANIA S DVOMI
TRIEDAMI PRIORÍT PRI RIADENÍ ŽELEZNIÈNEJ DOPRAVY PRI
VÝLUKE KOŠAJE**

Július REBO ^{a)}, Ondrej BARTL ^{b)}

^{a)} Katedra matematických metód, ^{b)} Katedra špeciálnych technológií,
Fakulta riadenia a informatiky, Žilinská univerzita

1. Úvod

Bezpečnosť železniènej dopravy vyžaduje udržiavať traťové košaje sústavne v prevádzky schopnom stave. Preventívnu údržbu, ktorú je nutné z týchto dôvodov vykonávať, môžeme rozdeliť na údržbu poès prevádzky a údržbu, pri ktorej je potrebné prevádzku zastaviť alebo celkom prerušiť.

Pri jednokošajnej trati je niekedy nevyhnutné už pri opravách menšieho rozsahu dopravu úplne zastaviť a použiť náhradnú. Ak je trať viackošajová, je možné vylúčiť z dopravy jednu košaj alebo košajách, ktoré zostanú v prevádzke, sa dá vykonávať preprava vlakov aj z uzavretého smeru. Takúto výluku trate (uzavretie) zvyčajne realizujeme medzi dvomi železničnými stanicami. Môžu však nastať aj prípady, keď je nutné uzavretie viacerých nadväzujúcich medzistaničných úsekov trate súčasne.

Organizáciu a plánovanie výluky košaje komplikuje aj zloženie vlakovej dopravy. Riadenie dopravy cez uzavreté miesta musí dbať na priority jednotlivých druhov vlakov – osobná doprava (rýchliky, osobné vlaky) a nákladná doprava.

Pozornosť budeme venovať dvojkoľajnej trati, pri ktorej budeme predpokladať zavretie jednej koľaje a doprava sa bude vykonávať po druhej koľaji pre oba smery. Úlohou je navrhnúť optimalizačný model výluky jednej traťovej koľaje. Riešenie uvedenej úlohy známe z literatúry, napr. [1], vychádza z numerických metód riešenia a cyklických prepočtov pri optimalizácii dĺžky cyklu. V tomto príspevku ukážeme iný prístup k riešeniu a stanoveniu potrebných charakteristík systému. Navyiac sa budeme zaoberať metódou rozdelenia kapacity vzväzku vlakov v každom smere podľa priority ich dopravy.

2. Zostavenie analytického modelu výluky

Pripomeňme najskôr zostavenie matematického modelu výluky koľaje pri dvojkoľajovej trati so zavedením potrebných údajov a vzťahov. Samotné riešenie zostaveného modelu urobíme pomocou dvoch modelov, ktoré uvedieme v nasledujúcej časti.

Predpokladajme, že je uzavretá časť trate medzi dvomi stanicami S_i , $i = 1, 2$. Nech vlaky prichádzajúce do stanice v každom smere s intenzitou I_i vlakov za časovú jednotku (budeme predpokladať časovú jednotku rovnú jednej hodine) podliehajú Poissonovmu rozdeleniu. Ďalej predpokladajme, že za prvý smer zvolíme ten, ktorého intenzita je väčšia, t.j. $I_1 \geq I_2$. Vlaky v stanici, čakajúce na otvorenie prejazdu v ich smere, sú zoradené na odstavnej koľaji v poradí ich príchodu do stanice. Zatiaž budeme predpokladať, že odstavné koľaje majú dostatočnú kapacitu, aby prijali všetky vlaky vchádzajúce do stanice. Počas uzavretia jedného smeru dochádza k obsluhu vlakov z druhého smeru, ktoré postupne opúšťajú odstavné miesto a prechádzajú cez výlukový úsek trate. V závislosti od dĺžky prepúšťacieho intervalu a množstva čakajúcich vlakov je možné, že niektoré sa nestihnú obslužiť a zostávajú na odstavnej koľaji až do nasledujúceho uvoľnenia smeru.

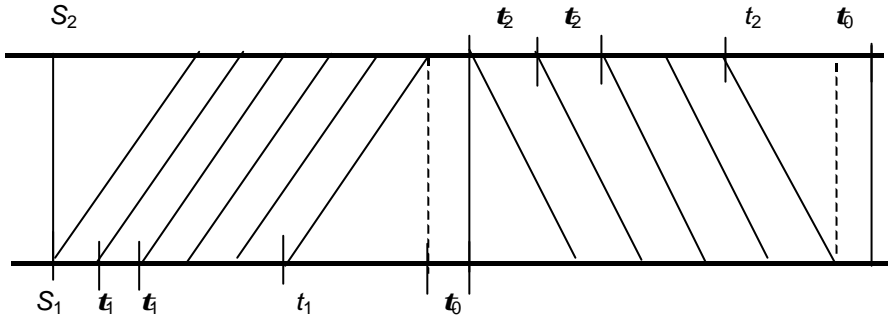
Pre jednoduchšie vytvorenie modelu predpokladajme, že doprava v oboch smeroch je organizovaná v cykloch pozostávajúcich z troch fáz:

- fáza prejazdu vlakov 1. smeru – trvanie fázy je T_1 hodín,
- fáza prejazdu vlakov 2. smeru – trvanie fázy je T_2 hodín,
- intervaly protismernej jazdy a výmena smeru – trvanie fázy je T_0 hodín.

Označme dĺžku trvania celého cyklu T_c . Prejazdy vlakov v každom smere organizujeme po skupinách (zväzkoch) určitej veľkosti M_i a predpokladáme, že vlaky sa prepúšťajú za sebou po uplynutí bezpečnostného intervalu dĺžky $t_i > 0$, pričom doba prejazdu celého úseku v jednom smere je $t_i > 0$ hodín. Potom pre jednotlivé smery dostaneme vyjadrenie trvania fázy prejazdu $T_i = (M_i - 1) \cdot t_i$. Dĺžka celého cyklu tak bude:

$$T_c = (M_1 - 1)t_1 + (M_2 - 1)t_2 + (t_1 + t_2 + 2t_0) = T_1 + T_2 + T_0, \quad (1)$$

kde $T_0 = t_1 + t_2 + 2t_0$ je súčet dvoch intervalov prejazdu v každom smere a dvoch bezpečnostných intervalov pri výmene smeru jazdy t_0 . Uvedené časové nadväznosti sú znázornené na obr. 1.



Obr. 1 Rozloženie časov prejazdu
Fig. 1 Transit times decomposition

Predpokladom vhodného rozdelenia doby cyklu T_c medzi oba smery je dopravovanie vlakov cez výlukové miesto v skupinách o veľkosti M_i vlakov. Vzhľadom na celkové zaťaženie systému je potrebné veľkosť skupiny korigovať v závislosti od dĺžky prepúšťacieho intervalu (fázy prejazdu) τ_i pre príslušný smer podľa vzťahu (1). Optimalizovaná dĺžka cyklu tak znamená tiež určiť odpovedajúcu veľkosť zväzku M_i pre príslušný smer vzhľadom k danému kritériu, ktorého voľbou sa budeme zaoberať neskôr.

Diskrétny model zhromažďovania

V nasledujúcich úvahách sa budeme zaoberať analytickým modelom zhromažďovania vlakov pre jeden smer jazdy a jeho riešením podľa [2], [4]. Z týchto dôvodov, pre zjednodušenie postupu, nebudeme používať index smeru pre intenzitu vstupu vlakov do stanice avšak zväzku. Pri úvahách pre oba smery znovu začneme používať označenia pomocou indexov.

Na začiatku prepúšťacej fázy daného smeru pre n -tý cyklus sa celkový počet vlakov skladá z náhodného počtu vlakov $Z^{[n-1]}$, ktoré zostali v stanici z predchádzajúceho $(n-1)$ cyklu a počtu vlakov X_{Tc} , ktoré počas tohto cyklu vstúpili do stanice. Označme tento celkový počet vlakov ako $S^{[n]}$ a nazvime ho stavom na konci cyklu. Pre celkový počet vlakov potom z predchádzajúceho platí:

$$S^{[n]} = Z^{[n-1]} + X_{Tc}, \quad (2)$$

kde náhodná premenná X_{Tc} popisuje vstup vlakov prichádzajúcich počas cyklu s predpokladaným Poissonovým rozdelením, t.j. s pravdepodobnosťou:

$$p_k = \frac{(IT_c)^k}{k!} e^{-IT_c},$$

že počas trvania cyklu T_c vstúpi do stanice práve k - vlakov. Náhodná premenná $Z^{[n-1]}$ vyjadrujúca zvyšok vlakov z predchádzajúceho cyklu je nezáporná náhodná premenná a môžeme ju stručne vyjadriť vzťahom $Z^{[n-1]} = \max\{0, S^{[n-1]} - M\}$, kde M udáva maximálnu veľkosť zväzku vlakov obsluhovaných v jednom smere.

Ak predpokladáme dostatočný rozsah kapacity odstavnej koľaje, náhodná premenná $S^{[n]}$ môže nadobúdať hodnoty $0, 1, 2, \dots$ s pravdepodobnosťami $p_0^{[n]}, p_1^{[n]}, p_2^{[n]}, \dots$, t.j. $p_k^{[n]} = P\{S^{[n]} = k\}$.

Pravdepodobnosti stavov na konci n -tého cyklu ($n = 1, 2, \dots$) môžeme pre jednotlivé stavy vyjadriť sústavou rovníc:

$$p_0^{[n]} = (p_0^{[n-1]} + p_1^{[n-1]} + \dots + p_M^{[n-1]}) p_0,$$

$$p_k^{[n]} = (p_0^{[n-1]} + p_1^{[n-1]} + \dots + p_M^{[n-1]}) p_k + p_{M+1}^{[n-1]} p_{k-1} + \dots + p_{M+k}^{[n-1]} p_0, k = 1, 2, \dots, \quad (3)$$

za podmienok: $\sum_{k=0}^{\infty} p_k^{[n]} = 1, n = 0, 1, 2, \dots$

Riešenie uvažovaného modelu zhromažďovania je súčasťou riešenia praktickej úlohy riadenia dopravy pri výluke traťovej koľaje a z tohto pohľadu nás zaujímajú dva okruhy problémov. Prvý sa týka odhadu času potrebného na ustálenie procesu zhromažďovania v tom zmysle, aby jeho charakteristiky neboli ovplyvňované vstupnými veličinami pri spustení do prevádzky aporadím prebiehajúceho cyklu. Druhým okruhom je samotné riešenie modelu v tzv. ustálenom režime, pričom predpokladáme, že takýto režim bude tvoriť väčšiu časť samotnej prevádzky.

V práci [4] sú podrobne spracované podmienky prechodu do ustáleného režimu. Tieto poznatky nám umožňujú ukázať, že nutnou postačujúcou podmienkou prechodu do ustáleného režimu èinnosti je, aby hodnota IT_c priemerného počtu vlakov, ktoré vstúpia do stanice v jednom smere, bola menšia ako veľkosť M (výstupná kapacita) zväzku vlakov odchádzajúcich zo stanice v danom smere. Èiže, aby pre hodnotu tzv. zaťaženia systému r platilo:

$$r = \frac{IT_c}{M} < 1. \quad (4)$$

Druhým okruhom problémov sa budeme zaoberať osobitne v nasledujúcej èasti.

Riešenie diskrétného modelu zhromažďovania v stabilizovanom režime

Z predchádzajúcej kapitoly vyplýva, že za podmienok $I_i T_c < M_i, i = 1, 2, \dots$, pre oba smery, sa systém postupne stabilizuje, pričom existuje rozdelenie pravdepodobností stavov na konci cyklu nezávislé od poèiatoèných podmienok (poèet vlakov v stanici na

začiatku výluky) a poradového čísla prebiehajúceho cyklu. Môžeme tak predpokladať existenciu limit $\lim_{n \rightarrow \infty} p_k^{[n]} = p_k, k = 0, 1, 2, \dots$ a sústavu rovníc (3) prepísať do tvaru:

$$\begin{aligned} p_0 &= (p_0 + p_1 + \dots + p_M) p_0, \\ p_k &= (p_0 + p_1 + \dots + p_M) p_k + p_{M+1} p_{k-1} + \dots + p_{M+k} p_0, k = 1, 2, \dots, \end{aligned} \quad (5)$$

spolu s podmienkou: $\sum_{k=0}^{\infty} p_k = 1.$

Stručne načrtne sa ďalší postup riešenia sústavy (5) pomocou vytvárajúcich funkcií vychádzajúci z [2], ktorého detaily sú uvedené v [4]. Označíme:

$$\Phi(z) = \sum_{k=0}^{\infty} p_k z^k = e^{-IT_c(1-z)}, \quad F(z) = \sum_{k=0}^{\infty} p_k z^k.$$

Po vynásobení každej rovnice sústavy (5) odpovedajúcou mocninou z^k a ďalších úpravách dostaneme:

$$F(z) = \frac{\Phi(z) \sum_{r=0}^{M-1} (z^M - z^r) p_r}{z^M - \Phi(z)} = \frac{\sum_{r=0}^{M-1} (z^M - z^r) p_r}{z^M e^{IT_c(1-z)} - 1}. \quad (6)$$

Pomocou prvej derivácie vytvárajúcej funkcie (6) v bode $z = 1$ odvodíme strednú hodnotu počtu vlakov $E(S)$ v stanici na konci cyklu. Tak dostaneme:

$$E(S) = \left. \frac{dF(z)}{dz} \right|_{z=1} = \frac{M - (M - IT_c)^2}{2(M - IT_c)} + \sum_{k=1}^{M-1} (1 - z_k)^{-1}, \quad (7)$$

pričom praktické použitie (7) je viazané na výpočet koreňov $z_k, k = 1, \dots, M - 1$, charakteristickej rovnice $\mathbf{j}(z) = z^M - e^{-IT_c(1-z)} = 0$ odvodenej z menovateľa (6).

Numerický výpočet koreňov charakteristickej rovnice $\mathbf{j}(z) = 0$ je pomerne zložitý a stanovenie potrebných charakteristík sa zjednoduší použitím dostatočne presnej aproximácie výrazu:

$$\sum_{k=1}^{M-1} (1 - z_k)^{-1},$$

buď lineárnou alebo kvadratickou aproximáciou [4], [5].

Pre dosiahnutie prakticky použiteľných výsledkov nám bude postačovať aj lineárna aproximácia v tvare:

$$\sum_{k=1}^{M-1} (1 - z_k)^{-1} \approx a_1(M) \mathbf{r} + a_0(M),$$

ktorej koeficienty závisia od hodnoty výstupnej kapacity zväzku podľa vzťahov:

$$a_1(M) = 0,4045 M - 0,6609 \quad \text{a} \quad a_0(M) = 0,525 M - 0,5114 . \quad (8)$$

Stredný počet vlakov $E(S)$ v stanici na konci cyklu môžeme zo (7) pomocou (8) upraviť do tvaru:

$$E(S) = \frac{M - (M - IT_c)^2}{2(M - IT_c)} + \sum_{k=1}^{M-1} (1 - z_k)^{-1} \approx \frac{M - (M - IT_c)^2}{2(M - IT_c)} + a_1(M) \frac{IT_c}{M} + a_0(M) \quad (9)$$

a strednú hodnotu zvyšku vlakov v stanici po ukončení cyklu vyjadríme zo strednej hodnoty $E(S)$ vzťahom:

$$E(Z) = E(S) - IT_c = \frac{M - (M^2 - (IT_c)^2)}{2(M - IT_c)} + a_1(M) \frac{IT_c}{M} + a_0(M) . \quad (10)$$

Ďalšou dôležitou charakteristikou je stredná doba pobytu vlaku v stanici ktorá je funkciou $w = w(I, T_c)$ a ktorú môžeme vyjadriť ako:

$$w = \frac{E(Z)}{I} + \frac{T_c}{2} . \quad (11)$$

Model zhromažďovania s prioritami

Použitie modelu s zhromažďovaním s prioritami vychádza z práce [6]. V tomto prípade predpokladáme, že do stanice vstupujú dve nezávislé skupiny vlakov predstavujúce dva nezávislé vstupné toky vlakov podliehajúce Poissonovým rozdeleniam s intenzitami I_1, I_2 . Vlaky 1. skupiny budú predstavovať požiadavky vyššou prioritou obsluhy ako vlaky 2. skupiny. Do prvej skupiny môžeme zaradiť napr. medzinárodné rýchliky, rýchliky a pod., do druhej skupiny napr. osobné vlaky, alebo priority budú zodpovedať len deleniu na osobnú a nákladnú dopravu, prípadne zvolíme iné vhodné rozdelenie vlakov do tried priorít. Akumulácia prichádzajúcich vlakov do stanice sa uskutočňuje na odstavných koľajiach podľa tried priorít. Obsluhu vlakov uskutočňujeme jedným spoločným zariadením s celkovou kapacitou M vlakov. Podľa počtu vlakov 1. triedy priority je buď obslužený celý zväzok M_1 vlakov, ak ich je zhromaždených viac ako M_1 , alebo sú prepravené všetky čakajúce vlaky, ak ich je menej ako kapacita zväzku M_1 a zvyšok kapacity $M_1 = M - M_1$ sa doplní vlakmi 2. triedy priority. A to: buď sa doplní kapacita všetkými čakajúcimi vlakmi, ak ich je menej ako zvyšok nevyčerpanej kapacity M_2 , alebo sa doplní kapacita až do jej vyčerpania a zvyšok vlakov čaká na ďalšiu obsluhu v nasledujúcom cykle.

Podmienka stabilizácie systému s prioritami je daná požiadavkou, aby pre vlaky každej triedy priority, ktoré počas jedného intervalu dĺžky T vstúpia do systému, platila ekvivalentná podmienka (4). Tak dostaneme $I_i T < M_i, i = 1, 2$. Koeficienty zaťaženia pre podsystémy tried priorít sú:

$$r_1 = \frac{I_1 T}{M_1} = \frac{I_1 T}{M - M_2}, \quad r_2 = \frac{I_2 T}{M_2} . \quad (12)$$

Stavy podsystémov definujeme ako počet zhromaždených vlakov jednotlivých tried priorít astavy celého systému budú definované ako ich súčet. Z nezávislosti vstupných tokov ľahko odvodíme vytvárajúcu funkciu rozdelenia pravdepodobností stavov pre jeden smer. Nech

$$P_k^{[i]} = \frac{(I_i T)^k}{k!} e^{-I_i T}$$

sú pravdepodobnosti, že počas jednej periódy vstúpi do systému práve k vlakov i -tej triedy priority. Pravdepodobnosti stavu $S^{[i]}$ na konci periódy môžeme definovať v súlade s kap. 2.1 ako pravdepodobnosti $p_k^{[i]} = P\{S^{[i]} = k\}$, $i = 1, 2$, ktoré sú vyjadrené sústavou rovníc ekvivalentnou sústavou (5). Nech

$$\Phi^{[i]}(z) = \sum_{r=0}^{\infty} P_r^{[i]} z^r, \quad G^{[i]}(z) = \sum_{r=0}^{\infty} p_r^{[i]} z^r$$

označujú vytvárajúce funkcie pravdepodobností vstupu elementov do systému a stavov elementov i -tej triedy priority na konci periódy. Pravdepodobnosti stavov jedného smeru môžeme vyjadriť v tvare:

$$p_k = P\{S = k\} = \sum_{i=0}^k P\{S^{[1]} = k - i; S^{[2]} = i\} = \sum_{i=0}^k p_{k-i}^{[1]} \cdot p_i^{[2]}$$

a odpovedajúcu vytvárajúcu funkciu v tvare:

$$G(z) = \sum_{k=0}^{\infty} p_k z^k = \sum_{k=0}^{\infty} \sum_{r=0}^k p_{k-r}^{[1]} p_r^{[2]} z^k = G^{[1]}(z) G^{[2]}(z).$$

Stredný počet vlakov jedného smeru na konci periódy získame obvyklým spôsobom, vypočítaním 1. derivácie vytvárajúcej funkcie v bode $z = 1$. Dostaneme:

$$E(S) = \left. \frac{dG(z)}{dz} \right|_{z=1} = \left. \frac{d}{dz} G^{[1]}(z) G^{[2]}(z) \right|_{z=1} = E(S^{[1]}) + E(S^{[2]}) \quad (13)$$

a stredné hodnoty $E(S^{[i]})$ pre každú triedu priority dostaneme pomocou (8) a (9).

Strednú hodnotu zvyšku na konci periódy vyjadríme z (13) pomocou (10). Tak dostaneme:

$$E(Z) = E(S) - I_1 T - I_2 T = E(S^{[1]}) - I_1 T + E(S^{[2]}) - I_2 T = E(Z^{[1]}) + E(Z^{[2]}). \quad (14)$$

Optimálne rozdelenie výstupnej kapacity zväzku pre triedy priorít

V tejto časti sa budeme zaoberať úlohou rozdelenia celkovej výstupnej kapacity zväzku M jedného smeru pre jednotlivé triedy priority podľa [6]. Veľkosti výstupných kapacít sú pre obe triedy priority diskkrétne závislé a podľa úvodného predpokladu zvisané vzťahom $M = M_1 + M_2$ pre výstupnú kapacitu zväzku príslušného smeru. Za kritérium optimálneho rozdelenia zoberieme strednú hodnotu zvyšku vlakov po uplynutí intervalu T . Budeme teda minimalizovať účelovú funkciu

$$z(T) = E(z^{[1]}) + E(z^{[2]}), \quad (15a)$$

prípadne s váhovými koeficientmi

$$z(T) = q_1 E(z^{[1]}) + q_2 E(z^{[2]}), \quad (15b)$$

pri danej dážke cyklu T .

Stredná hodnota zvyšku $E(Z^{[i]})$ prostredníctvom výrazu:

$$\sum_{k=0}^{M_i} (1 - z_k^{[i]})^{-1}$$

závisí od korešov charakteristickej rovnice pre zaťaženia $\mathbf{r}_i (i = 1, 2)$ z (12), ktoré hžádáme vhodnou numerickou metódou. Za strednú hodnotu $E(Z^{[i]})$ zvyšku vlakov i -tej triedy dosadíme (15) aproximácie (8) upravené pre kapacity $M_i (i = 1, 2)$ každej triedy priority.

Vzhľadom k vzájomnej závislosti jednotlivých výstupných kapacít M_i danej vzťahom $M = M_1 + M_2$ a pri rešpektovaní podmienok stabilizácie systému $\mathbf{I}_i T < M_i (i = 1, 2)$ nemôžeme hodnoty M_1, M_2 voliť ľubovoľne. Z prvej podmienky stabilizácie máme $\mathbf{I}_2 T < M - M_2$ a po úprave $M_2 < M - \mathbf{I}_1 T$, čo spolu s druhou podmienkou dáva vyjadrenie:

$$\mathbf{I}_2 T < M_2 < M - \mathbf{I}_1 T, \quad (16)$$

ktoré určuje konešný počet celo číselných hodnôt výstupnej kapacity M_2 . Hodnota výstupnej kapacity M_1 prvej triedy priority je tak určená jednoznačne. Postupným prepoštom vybranej kritériálnej funkcie (15a,b) nájdeme také rozdelenie kapacít, pre ktoré pri danej dážke intervalu T nadobúda kritériálna funkcia minimum.

Poznámka Ak uvažujeme rozdelení výstupnej kapacity pre každý smer jazdy do výstupných kapacít dvoch tried priority, potom podmienka (16) zapísaná pre j -ty smer je:

$$\mathbf{I}_{j2} T_c < M_{j2} < M_j - \mathbf{I}_{j1} T_c, j = 1, 2.$$

Praktické použitie ukážeme na príklade v nasledujúcej časti príspevku.

3. Optimálna dážka cyklu a rozdelenie kapacity zväzku

Pri zväšovaní dážky cyklu T_c klesá súčet stredných hodnôt zvyškov z oboch smerov $E(Z^{[1]}) + E(Z^{[2]})$, pretože klesá relatívny podiel neproduktívneho času T_0 na celkovej dážke cyklu. Pre optimalizáciu dážky cyklu T_c použijeme kritérium minima stredného pobytu vlaku pri čakaní na mieste výluky.

Strednú dobu pobytu vlaku pre jeden smer sme už vyjadrili vzťahom (11). Ak uvažujeme í alej pobyt vlaku bez ohľadu na smer, v ktorom vznikol, analogicky dostaneme vzťah:

$$w(T_c, \mathbf{I}_1, \mathbf{I}_2) = \frac{E(z^{[1]}) + E(z^{[2]})}{\mathbf{I}_1 + \mathbf{I}_2} + \frac{T_c}{2}, \quad (17)$$

ktorý použijeme pre optimalizáciu dĺžky cyklu. Podľa (1) však časy prejazdu T_1 , T_2 pre príslušné smery závisia od veľkosti zväzkov každého smeru, preto pri optimalizácii veľkosti cyklu musíme prepočítať aj zodpovedajúce veľkosti zväzkov M_1 , M_2 . Algoritmus výpočtu optimálnej dĺžky cyklu a pridelenia kapacity zväzkom rozdelíme do dvoch etáp:

I. etapa – optimalizácia dĺžky cyklu. Podľa použitej dĺžky cyklu dostaneme s ohľadom na podmienky stabilizácie systému ohraničenia pre kapacity zväzkov:

$$I_1 T_c < M_1 < \frac{T_c(1 - I_2 t_2) - T_0 + t_1 + t_2}{t_1}, \quad M_2 = \left[\frac{T_c - T_0 - (M_1 - 1)t_1}{t_2} \right] + 1. \quad (18)$$

Pretože veľkosti zväzkov M_1 , M_2 sú celé čísla, treba pre každú uvažovanú hodnotu dĺžky cyklu T_c vypočítať ohraničenia (18) a pre prípustné hodnoty M_1 a M_2 zistiť veľkosť optimalizačného kritéria (17). Výsledky výpočtov je vhodné zostavovať do tabuliek, odkiaľ potom vyberieme dĺžku cyklu T_c a veľkosti zväzkov M_1 , M_2 tak, aby sa minimalizoval stredný pobyt $w(T_c, I_1, I_2)$ na mieste výluky.

II. etapa – optimálne rozdelenie kapacity zväzkov. Po optimalizácii cyklu budeme pokračovať v optimálnom rozdelení príslušných veľkostí zväzkov každého smeru pre jednotlivé triedy priority v každom smere podľa predchádzajúcej časti. Ilustrujme súhrnne celkový postup na príklade.

Príklad: Nech $I_1 = 2,6$ vl./hod. je intenzita vstupného toku v prvom smere, ktorá je rozdelená na intenzitu $I_{11} = 1,1$ vl./hod. u vlakov 1. triedy priority a $I_{12} = 1,5$ vl./hod. u vlakov 2. triedy priority. Podobne $I_2 = 2,0$ vl./hod. je intenzita vstupu pre druhý smer rozdelená na intenzitu $I_{21} = 1,3$ vl./hod. u vlakov 1. triedy priority a $I_{22} = 0,7$ vl./hod. u vlakov 2. triedy priority. Ďalej máme intervaly následnej jazdy pre prvý smer $t_1 = 0,08$ hod., pre druhý smer $t_2 = 0,15$ hod. a intervaly protismernej jazdy pre oba smery $T_0 = 0,4$ hod.

I. etapa – optimalizácia cyklu a kapacita zväzku. Položme $T_c = 1,2$ hod. Podľa (18) dostaneme, že $3,1 < M_1 < 8,3$, pre jednotlivé kapacity prepočítame odpovedajúce hodnoty pre použité kritérium (17), pričom hviezdíčkou označíme optimálnu hodnotu. Postupne budeme upravovať hodnoty dĺžky cyklu a vypočítané hodnoty zostavíme do nasledujúcej tabuľky *tab. 1*.

Porovnaním optimálnych hodnôt (označených hviezdíčkou) pre jednotlivé dĺžky cyklov vidíme, že optimálna dĺžka cyklu vychádza $T_c = 1,0$ hod. Optimálne veľkosti zväzkov pre jednotlivé smery sú uvedené v tabuľke príslušnom riadku, t.j. $M_1 = 4$, $M_2 = 3$. Vzhľadom na zaokrúhľovanie výpočtov pri určení veľkosti zväzku pre druhý smer dostaneme prepočtom, že príslušné doby prejazdu vlakových zväzkov v jednotlivých smeroch budú $T_1 = (M_1 - 1)t_1 = 3 \cdot 0,08 = 0,24$ hod. a $T_2 = 0,3$ hod. Pre dĺžku cyklu potom dostaneme, že $T_c = (M_1 - 1)t_1 + (M_2 - 1)t_2 + T_0 = 0,94 \approx 1,0$ hod. Túto hodnotu môžeme pre ďalšie výpočty ponechať bez zmeny.

V druhej etape výpočtu rozdělíme veľkosti zväzkov pre jednotlivé triedy priority v každom smere. Postupova• budeme podľa predchádzajúcej časti a za kritériálnu funkciu zoberieme (15a).

Tab. 1 Optimalizácia dĺžky cyklu
Tab. 1 Optimising of the length of cycle

$T_c = 1,2 \text{ hod}$				$3,1 < M_1 < 8,3$		
M_1	M_2	r_1	r_2	$E(Z^{(1)})$	$E(Z^{(2)})$	w
4	4	0,78	0,60	1,034	0,236	0,876
5	4	0,62	0,60	0,216	0,236	0,698*
6	3	0,52	0,80	0,074	0,329	0,905
7	3	0,44	0,80	0,002	0,329	0,890
$T_c = 1,0 \text{ hod}$				$2,6 < M_1 < 6,6$		
M_1	M_2	r_1	r_2	$E(Z^{(1)})$	$E(Z^{(2)})$	w
3	3	0,87	0,67	2,700	0,500	1,190
4	3	0,65	0,67	0,354	0,500	0,680*
$T_c = 0,9 \text{ hod}$				$2,3 < M_1 < 5,7$		
M_1	M_2	r_1	r_2	$E(Z^{(1)})$	$E(Z^{(2)})$	w
3	3	0,78	0,60	1,123	0,285	0,750*
4	2	0,58	0,90	0,200	3,864	1,330
5	2	0,67	0,90	0,060	3,864	1,300

II. – etapa.

- Optimálne rozdelenie kapacity zväzku pre 1. smer: $I_{11} = 1,1$, $I_{12} = 1,5$, $M_1 = 4$. Potom pre ohraničenie kapacity vlakov druhej triedy podľa (16) máme $1,5 < M_{12} < 2,9$. Z ohraničenia veľkosti zväzku pre 2. triedu priority vidíme, že tabuľka bude mať len jeden riadok, v ktorom v poslednom stĺpci je hodnota účelovej funkcie (15a).

Tab. 2 Rozdelenie kapacity zväzku pre prvý smer
Fig. 2 Decomposition of the batch size for the first stream

M_{11}	M_{12}	r_{11}	r_{12}	$E(Z^{(11)})$	$E(Z^{(12)})$	$Z(T_c)$
2	2	0,55	0,75	0,250	0,985	1,235

- Optimálne rozdelenie zväzku pre 2. smer: $I_{21} = 1,3$, $I_{22} = 0,7$, $M_2 = 3$. Pre ohraničenie kapacity vlakov druhej triedy podľa (16) máme $0,7 < M_{22} < 1,7$,

eiže $M_{22} = 1$. Výpočet je zostavený do tabuľky, ktorá má znovu len jeden riadok.

Tab. 3 Rozdelenie kapacity zväzku pre druhý smer

Fig. 3 Decomposition of the batch size for the second stream

M_{21}	M_{22}	r_{21}	r_{22}	$E(Z^{[21]})$	$E(Z^{[22]})$	$Z(T_c)$
2	1	0,65	0,70	0,491	0,816	1,310

Pre prvý smer sa teda celková kapacita $M_1 = 4$ rozdelí na $M_{11} = 2$ pre prvú triedu priority a $M_{12} = 2$ pre druhú triedu priority. Pre druhý smer máme nasledujúce hodnoty: $M_2 = 3$ a pre jednotlivé triedy priorít $M_{21} = 2$, $M_{22} = 1$.

4. Záver

Uvedený príspevok sa zaoberá možnosťou analytického riešenia modelu riadenia dopravy pri výluke koľaje, pri ktorom je navrhnutý jednoduchý spôsob určenia potrebných charakteristík modelu pomocou uvedenej lineárnej aproximácie strednej hodnoty stavu na konci cyklu. Doplnením vstupných údajov o rozdelení vlakov do tried priorít je algoritmus pre optimalizáciu dĺžky cyklu upravený o spôsob optimálneho rozdelenia veľkosti výstupných zväzkov vlakov pre jednotlivé triedy priorít.

Výsledky získané touto metódou môžu vhodne doplniť údaje získavané použitím programových prostriedkov riadenia dopravy pri výluke koľaje, napr. [3], ktoré umožňujú modelovať rozdelenie do viacerých tried priorít s pridelením rôznych váhových koeficientov v kritériálnych funkciách.

PoĽakovanie

Táto práca bola podporovaná Vedeckou grantovou agentúrou Ministerstva školstva SR a Slovenskej akadémie vied v rámci grantového projektu č. 1/7211/20.

Lektoroval: Doc. Ing. Josef Volek, CSc.

Prædložené: v bæznu 2002.

Literatura

1. Brandalík, F., Kluvánek, P. *Operaèní analýza v železnièní dopravì*. Alfa, Bratislava, 1984.
2. Èerný, J., Kluvánek, P. *Základy matematickej teórie dopravy*. Veda, Bratislava, 1991.
3. Luxová, M. *Zpracování výlukového grafikonu vlakové dopravy pomocí programu SENA*. Druhá vïdecká konferencie „Efektivní doprava, cesta do Evropské unie“. DFJP Univerzita Pardubice, Pardubice, 1999. pp.489–492.
4. Rebo, J. *Diskrètne modely zhromažďovania*. Dizertaèná práca. Fakulta riadenia a informatiky Žilinskej univerzity, Žilina, 2001.
5. Rebo, J., Bartl, O. *Diskrètne modely zhromažďovania v dopravnej logistike*. Zasláné na uverejnenie v časopise Horizonty dopravy.

6. Rebo, J. *The discrete process of storage with two priority classes*. Komunikácie/Communications – Scientific Letters of the University of Žilina, vol.2, 2000, No.4, pp.43–51.

Resumé

POUŽITÍ DISKRÉTNÍHO PROCESU SHROMAŽŮVÁNÍ SE DVĚMA TŘÍDAMI PRIORITY PŘI ŘÍZENÍ ŽELEZNIČNÍ DOPRAVY PŘI VÝLUCE KOLEJE

Július REBO, Ondrej BARTL

Článek se vztahuje k problematice aplikace diskrétního procesu shromažďování při řízení železniční dopravy při výluce koleje mezi dvěma stanicemi. Předpokládáme, že vlaky přijíždí do stanice v každém směru respektují Poissonovu pravděpodobnostní rozdělení a jsou na odstavní koleji řazeny v pořadí jejich příchodu. V příspěvku dále uvádíme jednoduchý způsob aproximace střední hodnoty počtu vlaků v závislosti na velikosti obsluhovací kapacity a zatížení systému, který umožňuje jednodušší způsob získání potřebných charakteristik procesu.

Optimální časové řízení přepravy přes uzavřený úsek trati rozděluje časový cyklus přejezdu vlaků mezi oba směry tak, aby se minimalizoval celkový pobyt vlaků v stanici pro oba směry. Vzhledem k různosti druhu vlaků přicházejících do stanice, uvažujeme dále o jejich rozdělení do dvou tříd priorit a uvádíme metodu optimálního rozdělení dané obslužní kapacity každého směru pro třídy priorit.

Summary

AN APPLICATION OF THE DISCRETE ACCUMULATION PROCESS WITH TWO PRIORITY CLASSES TO RAILWAY TRAFFIC CONTROL IN THE TRACK CLOSURE CASE

Július REBO, Ondrej BARTL

The paper is devoted to the application of the discrete accumulation process to railway traffic control in case of a track closure between two stations. Trains are supposed to arrive into either station according to a Poisson process and wait on the corresponding sidetrack in the order of their arrivals. While one direction is closed, trains in the other direction are passing through the closure sector in groups and vice versa. Hence, the railway traffic during a track closure is organised in a cycle. The discrete accumulation process has been used to model the evolution of the traffic situation in this case. A simple approximation for the expected number of trains waiting in the station is presented in the paper, which permits to obtain performance measures of the accumulation process easily.

Optimal traffic control in the track closure case depends on the appropriate division of the cycle length between two opposite directions. The technique for determining the sizes of train groups in each direction to minimise the expected waiting time of a train is described.

Since trains are not homogeneous, two priority classes are considered with respect to the preference of trains in service. A model of the discrete accumulation process with two priority classes has been employed to work out the method for finding the best portion of the direction group size for each train priority class.

Zusammenfassung

DIE BENÜTZUNG DES DISKRETEEN PROZESS DER VERSAMMLUNG MIT ZWEI KLASSEN DER PRIORITÄTEN BEI DER LEITUNG DES EISENBahnVERKEHRS BEI DEM AUSSCHNEIDEN DES GLEISES

Július REBO, Ondrej BARTL

Der Artikel beschäftigt sich mit Problematik der Applikation des diskreten Prozess der Versammlung bei der Leitung des Eisenbahnverkehrs bei dem Ausschneiden des Gleises zwischen zwei Bahnhöfen. Wir setzen voraus, dass die Züge, die in den Bahnhof in jeder Richtung fahren, der Poisson-Teilung unterstellt und in der Reihenfolge der Ankuft geordnet sind. In diesem Beitrag nennen wir einfache Weise von Approximation des Mittelwertes der Zügeanzahl, die von der Größe der Bedienungskapazität und des Belastungssystems abhängig sind und es ermöglicht die leichtere Weise des Erwebens notwendiger Charakteristik des Prozesses.

Die optimale Zeitleitung des Verkehrs durch das verschlossene Gebiet der Strecke teilt den Zeitzyklus des Zügeüberganges zwischen beide Richtungen so, dass sich Aufenthalt der Züge in dem Bahnhof für beide Richtungen minimalisiert. Unter Zugtype auf verschiedene Zugarten, die in den Bahnhof fahren, beabsichtigen wir weiter ihre Verteilungen in zwei Klassen der Priorität und wir geben die Methode der optimalen Verteilung bestimmter Kapazität Bedienung in jeder Richtung für Klassen der Prioritäten.