

鐵 路 小 叢 書

惰力溜放和惰力多組溜放

王光华 刘秉公 著

人 民 鐵 道 出 版 社



情力溜放和情力多組溜放

王光华 刘秉公著

铁道出版社出版

(北京市霞公府17号)

北京市書刊出版業營業許可證出字第010号

新华书店發行

人民鐵道出版社印刷厂印

(北京市建国門外七聖廟)

書號：858开本787×1092印張插頁3

1957年11月第1版

1957年11月第1版第1次印刷

印数0001—700册

统一書号：15043·416 定价

本文系南京車站石昆調車組經驗的總結和分析研究。初稿根據南京站各調車組學習討論后的意見曾作了一些補充修正。

本文可供鐵路調車工作人員學習，亦可供從事運輸工作的技術人員及鐵路學校運輸專業的教師、學生參考。

目 录

一、前言.....	2
二、觀測試驗情況.....	3
三、惰力溜放和惰力多組溜放的方法.....	7
四、惰力多組溜放調車的組織.....	12
1. 確定惰力多組溜放的分部問題.....	13
2. 开口地点的考慮.....	15
3. 惰力多組溜放在人力不足情況下的運用問題.....	18
4. 各個調車人員的職責和相互協作.....	19
五、結語.....	21

惰力溜放和惰力多組溜放

——南京車站石昆調車組經驗的總結和分析研究——

一、前　　言

由於蘇聯先進調車方法和李錫奎調車法的推廣，我國鐵路很多調車組學習和採用了惰力溜放的方法。但目前一般調車組的作業方法是：先以連續溜放或多組溜放的方法將機車所帶車列解體，待機車接近調車場時，則將最後一個車組以惰力溜放的方法溜出。一般認為惰力溜放的力量小、速度低、溜不遠，要在機車接近道岔口、停留車距離近、或溜出車組不需與線路中車輛連掛的條件下才適宜採用。因此，惰力溜放的使用範圍是不夠廣泛的。

沈陽南站徐茂春調車組曾以惰力溜放的方法，機車一次起動連續溜出三個車組。但對這一經驗並未有具體總結和普遍推廣。

南京站調車場第二班甲機石昆調車組，一九五六年八月在車站技術人員的具體幫助和祝寶清機車乘務組與陳慕斌信號組的密切配合下，推行了惰力溜放的方法：在機車一次起動後，逐次制動減速，利用車鉤伸張收縮力量（縱向波浪來回），連續溜出車組。石昆調車組已熟練地實行了這一方法，並創造了很多寶貴的經驗。在作業中，以惰力溜放的方法，機車一次起動能溜出五個車組；而在本年一月廿四日和廿七日的觀測試驗中，做到一次起動溜出六個和七個車組。

石昆調車組將多組溜放和惰力溜放相結合，創造性地採用了惰力多組溜放方法：即將車列分成幾個部分，第一部分的幾個車組採用多組溜放的方法溜出，以後各個部分利用機車車列的惰力在逐次制動減速中逐次溜出，而每個部分的各個車組則在途中分解。這樣可在機車一次起動後，將所帶車組分幾批溜出，調車工作效率就有了更大的提高。在一月廿七日的觀測試驗中，以此方法在機車一次起動後溜出了十一個車組。

石昆調車組是南京站工作最好的調車組，一九五六年完成任務的成績是：解體輪渡下行船次指標16.7分，實績16.6分，縮短指標0.6%；編組滬寧線貨物列車指標23分，實績17.9分，縮短指標22.2%；超軸任務完成112.9%。不但效率最高，而且在安全方面，截止到一九五七年三月十一日，已有七百天無事故。去年全站同工種競賽中，十二個月裏面獲得了九次優勝，得到了管理局優秀調車組的光榮稱號。

二、觀測試驗情況

為了深入研究和總結石昆調車組惰力多組溜放經驗，南京車站在管理局分局的支持和鐵道科學研究院的具體幫助下，於一月廿四日和廿七日組織了二次觀測試驗。

觀測試驗在南京站調車場進行。全場共12股道（到达線出發線除外），牽出線的坡度平均約為2%，共長610公尺（算至10號道岔）（見書末圖1）。調車機車為M型。

(一) 第一次觀測（一月廿四日）。天氣：晴；風向：西南；風力：3—4級；最高溫度：3—5°C。

觀測了三個方案，均為惰力溜放，一次起動溜出。

第一方案：6組10輛。機車共制動三次：第一次3公斤·

6秒；第二次2公斤，第三次1公斤，均制动后即缓解。自起动至完全溜出共59秒。

第二方案：5組6輛。机車共制动四次：第一次3公斤，6秒；第二次2公斤，第三次1公斤，第四次0.5公斤，均制动后即缓解。自起动至完全溜出共65秒。

第三方案：5組7輛。机車共制动四次，制动情况与第二方案相同，共59.6秒。

(二) 第二次観測(一月廿七日)。天气：陰；風向：东北；風力：3—4級；最高溫度：7—9°C。

除観測試驗惰力溜放方法外，也観測試驗惰力溜放与多組溜放相結合的方法。为使溜放作業不受人力的限制，將調車組增至16人，扳道組增至6人。决定観測試驗溜放股道自远到近(有利条件)，远近穿插，自近到远(不利条件)，全部重車，部分空車等各种情况。为了使観測得到比較完整的結果，在机車上配置三人記錄操縱方法、時間、距离、速度；在每一車組上配置二人記錄提鉤情况和溜出速度。

共进行了五个方案的観測試驗：

第一方案：7組10輛。全部採用惰力溜放，机車一次起动溜出。

起动时的司机操作方法採用汽門全开，手把提至40%，然后放至50%，又从50%放至60%。当速度提高到24.4公里/小时，走行共230公尺，根据調車員信号司机关闭汽門下闸3公斤制动。第一車組在起动时將車鉤提起，在制动时即与車列分离溜出。此时由於机車制动和車列的惰力將車鉤拉紧，随即發生回力，当时即由連結員提开第二組車鉤，車組随即溜出，速度略低於第一組，为23.4公里/小时。制动3秒后即緩解，速度降至21.3公里/小时，当时即相繼

提升第三第四組車鉤，兩組車隨即脫離溜出，速度各為21.3公里/小時，20.8公里/小時。緩解3秒後又進行第二次制動，下閘2公斤，3秒後緩解，速度降低至19.3公里/小時，即提升第五組車鉤，第三次第四次制動，下閘各為1公斤及0.5公斤，即摘鉤溜出第六第七車組，速度各為17.4公里/小時、15.7公里/小時。起動至完全溜出共延續73秒，機車共走行365.8公尺。

第二方案：10組14輛。採用惰力溜放與多組溜放相結合的方法。

起動時司機採用汽門全開，手把先提至50%，然後放至65%，又從65%放至70%。第一、二、三車組在起動時即提升鉤，當速度提高至25.0公里/小時，共走行181.1公尺，即閉汽下閘3公斤制動，此三車組即與車列分離溜出，在途中分解。制動6.0秒緩解，速度降至21.0公里/小時，即提升第六組車鉤，四、五、六車組即脫離車列溜出，在途中提鉤以制動員調節速度分解。緩解3秒後第二次制動，下閘2公斤，制動3秒後緩解，緩解4秒未提升鉤，故未溜出車組。第三次制動2.0公斤，2.5秒，速度降至18.1公里/小時，提鉤溜出第七車組。為第七車組共提升五次，歷15秒才提升。第四、五、六次制動各為1.8、1.6、0.6公斤，歷時3.0、3.7、1.6秒，速度降至16.3、14.7、13.2公里/小時，各溜出第八、九、十車組。溜出十組共制動六次，起動至全部溜出共延續91.6秒，機車共走行394.0公尺。

第三方案：12組14輛。惰力溜放與多組溜放相結合。

起動時司機將汽門全開，手把放在60%上未動。第一、二、三、四、五車組在起動時即提升鉤，當速度提高至25.0公里/小時，走行共221.5公尺，即閉汽下閘2.8公斤制動，

此五个車組即溜出，在途中分解。制动 8 秒后緩解，速度降至 20 公里/小时，即將第八組車鉤提开，六、七、八三个車組即溜出，在途中提鉤以制动员調節速度分离。緩解 4 秒后第二次制动，下閘 2.6 公斤历 3 秒，速度降至 18.2 公里/小时。緩解时相繼提开九、十兩組車鉤，此兩組即溜出。緩解 4 秒后又第三次制动，下閘 1.5 公斤历 2.4 秒，速度降至 16.8 公里/小时，緩解时又相繼溜出二車組。溜出十二車組共制动三次，起动至溜完延續 79.4 秒，机車共走行 341.6 公尺。

但其中九、十兩組在进入道岔时距离太近，不足扳动道岔，因此进入同一股道（7道），故实际等於溜出十一組。

第四方案：10組11輛。惰力溜放与多組溜放相結合。溜放線路远近參插排列，空重車組均有（第四組为《₅₀型空車一輛，第五組为 X₅₀型空車一輛）。

起动时司机將汽門全开，手把先提至 50%，然后放至 60%，又从 60% 放回至 55%。机車共制动四次：第一次制动 2.5 公斤，6 秒；第二次制动 1.5 公斤，2 秒；第三次制动 1.0 公斤，0.5 秒；第四次制动 0.5 公斤，3 秒。自起动至溜完延續 62 秒。

溜放所採方法为：第一至三車組系多組溜放，第四至七車組以惰力溜放同时溜出后在途中提开鉤，以制动员調節速度分开，第八、九、十三个車組均系惰力溜放。

第五方案：10組11輛。惰力溜放与多組溜放相結合。溜放線路由近而远，空車在前重車在后（第二、三車組为《₅₀及 X₅₀型空車各一輛）。

机車起动操作方法与第四方案同。机車共制动四次：第一次 2.5 公斤，4 秒；第二次制动 1.5 公斤，3 秒；第三次制动 1 公斤，3 秒；第四次制动 0.5 公斤，3 秒。自起动至溜完延

續67.5秒。

溜放所採方法為：第一至五車組系多組溜放，第六車組系惰力溜放，第七、八車組以惰力溜放同時溜出後在途中提開鉤以制動員調節速度分開，第九、十車組亦以惰力溜放同時溜出後在途中分開。

其中第六車組與第五車組間隔距離較近，雖然尚够扳道岔，但扳道員略一遲疑，即失去扳道时机，故進入同一股道（9道）。實際等於溜出九個車組。

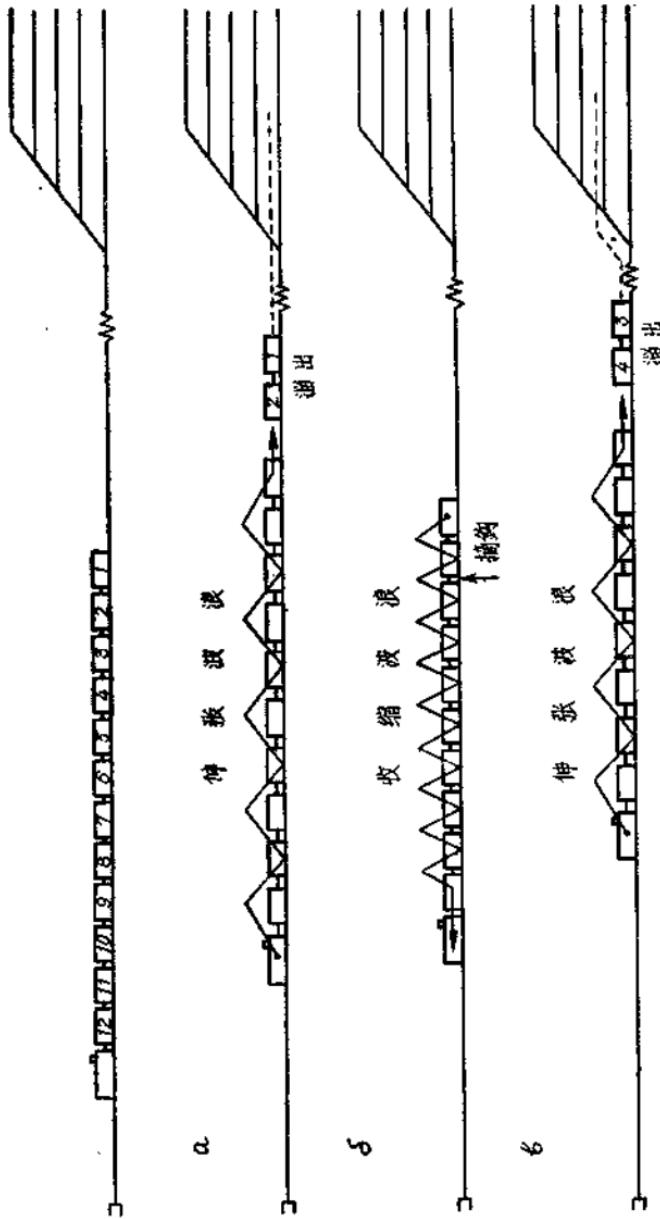
第二次觀測試驗（一月廿七日）中對第一、二、三方案之測定結果列於表1、表2中。表1（書末）系機車動態測定表，表2（書末）系溜出車組測定表。對此三個方案測定結果，顯示於圖2、圖3、圖4見（書末）中。各圖上部的 $V = f(s)$ 曲線表示溜放作業中機車速度之變化，及各車組溜出時機車的地点和速度； $t = f(s)$ 曲線表示時間之變化。各圖下部為機車起動，各車組摘鉤、溜出、分離等情況的圖解。

三、惰力溜放和惰力多組溜放的方法

惰力溜放是利用機車制動時由於車列前進惰力和機車制動力的作用而產生的車鉤伸張收縮現象和彈力來摘鉤和溜出車組的方法。

機車制動時，由於車列的前進惰力而將車鉤伸張（見圖5a），此時就產生車鉤間收縮的彈力將車列各車組拉緊，即造成車鉤的壓緊（見圖5b）；這時又產生車鉤間伸張的彈力，又產生車鉤的張緊（見圖5c）。如此則造成張縮彈力波浪的來回，當車鉤壓緊時則可摘鉤，然後當車鉤伸張時車組即利用伸張彈力溜出。

張縮彈力波浪的強弱，由機車制動力的大小決定。當機



車制動力大，張縮彈力波浪即強，反之則弱。

因此實行惰力溜放的經驗是：制動猛時，車鉤間張縮彈力波浪強，則容易提開車鉤，以惰力溜出的車組勁也大；而制動輕時，車鉤間張縮彈力波浪弱，則不容易提開鉤，溜出車組的勁也小。

當機車正在制動時，車列的反向（即向機車方向）彈力波被機車的制動減速對消了一部分。因此，當制動較輕時，車列的張縮彈力波弱，而其反向彈力波因受制動的影響而更弱，車鉤間壓縮現象即不顯著，在制動中即不容易提開車鉤。當制動較猛時，車列的張縮彈力波強，其反向彈力波雖受制動的影響而減弱了一部分，但車鉤間壓縮現象仍很顯著，因此在制動時能將車組摘鉤以惰力溜出。而當機車在松閘緩解時，由於車列的反向彈力波沒有機車制動的對消作用，雖然制動較輕，車鉤間的壓縮現象也相當顯著，因此就容易摘開車鉤。

速度較高、車列較大（較重），車列的前進惰力（即動能）也較大^(註)；在此情況下，機車制動較猛，速度降低不致太大。速度較低、車列較小（較輕），車列的前進惰力也較小；在此情況下，如機車制動猛，則速度降低太大，影響一次起動能溜出車組數的減少。因此，在速度高、車列大時，制動可猛些；同時，由於此時車鉤壓縮情況顯著，可在制動時將車組提鉤溜出。而在速度低、車列小時，制動應輕些；同時，由於此時車鉤壓縮情況不顯著，適宜在緩解時將

(註) 根據力學的原理，車列的前進惰力（即動能 $K.E.$ ），與車列的重量 (Q) 和速度 (V) 的平方成正比，即：

$$K.E. = \frac{QV^2}{2g},$$

此处 g —— 重力加速度。

車組提鉤溜出。

因此，在一般情況下，石昆調車組以惰力溜放連續溜出車組時，起動加速到 20--25 公里/小時的速度，此時即進行猛力制動，下閘約 3.0 公斤左右，隨第一車組（車鉤在起動時即提起）溜出之後，立即抓住时机，在制動時將第二組車鉤提起以惰力溜出。由於當時速度較高，所帶車輛也較多，在猛力制動下，速度降低不大。在第一次制動後緩解時，又將第三組車鉤提起溜出。這時機車車列的速度已降低，所帶車輛數也減少，因此以後各車組都在制動後緩解時摘鉤溜出。

在採用惰力溜放時，機車逐次制動緩解，速度則逐次降低，所帶車輛也逐次減少。為使速度能逐次適當降低，相繼溜出的各相鄰車組間的速度差能保持相當的均衡，機車的制動應逐次適當的減輕。同時，為使在制動時速度不致降低太大，制動的時間不宜太長。這樣每次制動，就能使溜出的各相鄰車組間，保有適當的速度差（註），使這些車組在達到調車場分歧道岔時，產生足夠扳道而又不是過長的間隔時間，以保證溜出較多的車組。因此，石昆調車組在惰力溜放時，一般第一次制動的壓力較大，約在 3 公斤左右，然後逐次減至 0.5—1.0 公斤左右；而每次制動的時間，約在 3 秒左右。

在起動時，石昆調車組機車的操作方法是汽門全開，使速度迅速上升，以尽量縮短起動距離。

以上即是石昆調車組能以惰力溜放方法，機車一次起動溜出較多車組的原因。

（註）由於我國車輛有手閘制動，可以由制動員調節車組速度、間隔距離、間隔時間，因此溜出時各相鄰車組的速度差小些，並無多大影響。

以上所述的机車起动操作方法，每次制动下闸的压力和延续时间，缓解的延续时间，速度的变化，各車組的摘钩和溜出等情况，具体表现在一月廿七日第一方案（採用惰力溜放將全部車組溜出）的觀測試驗中，詳細可見圖2、表1。

如果所需連續溜出的車組數不多（如2—3車組），則机車將車列往牽出線牽出的距離可小些，机車起动应达的速度可适当減低（如低於20公里/小时），只要保証最后一組溜至股道內規定地点；而第一次制动下闸也可輕些（如低於2公斤），第二組車鉤也可在緩解时提开。

在每次制动后緩解时，在几次觀測試驗中表明，常常可以相繼提开二組以上的車鉤以惰力溜出。例如一月廿七日在第一方案进行溜放时表明，在第一次制动后緩解时·石昆調車組相繼將第三、四兩組車鉤提开（見圖2）；在第三方案中可見，第二次制动后緩解时相繼將第九、十兩組車鉤提开，第三次制动后緩解时又相繼將第十一、十二兩組車鉤提开。在每次制动后緩解时，常可相繼提鉤溜出二个以上車組，这是因为車鉤間彈力波有几个往返轉送的过程。

同时在廿七日第一方案的觀測圖解中（見圖2）可見，第七車組溜出速度还相当高（15.7公里/小时），可以設想还能溜出更多的車組。因此，虽然目前採用惰力溜放方法机車一次起动可溜出七个車組，但还存在一定的潛力。

石昆調車組採用惰力溜放和多組溜放相結合的方法，即惰力多組溜放的方法。以此方法可將机車所帶車列分作几个部分，每个部分有几个車組。第一部分几个車組在起动时即提鉤，在第一次制动时溜出，在途中以手閘制动調節速度將这些車組分离，所用方法和多組溜放完全相同。以后各个部分則以惰力溜放的方法逐次提鉤溜出，对每个部分的几个車組則

在溜出途中提钩分离，由制动员调节速度和间隔距离。如第一部分的车组数较多，在溜出途中调节速度和间隔距离中，这一部分后部几个车组的速度减低较大；对第二部分，一般不宜在制动时立即提钩溜出，而需要借机车制动来调节第二部分各车组溜出时的速度，以免追上前一部分后部车组。因而在此情况下，第二部分各车组，应在制动后缓解时提钩溜出。

採用惰力多組溜放時，机車每次制动應降達之速度，應根據前一部分溜出車組情況來調節掌握；而制動下閘的压力和時間，應保証前后二部分溜出時最合适的速度差。由於這一速度差較惰力溜放時前后車組溜出時的速度差要大，因此制動的压力和時間都應適當增大。

运用惰力多組溜放方法溜出車組的具体情况，可見一月廿七日第二、三方案的觀測圖解（圖3、圖4）。

採用惰力溜放和多組溜放相結合的方法，可使制动员比多組溜放更易調整溜出相鄰車組間的距離。因此，虽然根据理論計算，採用惰力多組溜放並不比多組溜放在机車一次起动后可溜出更多車組，但在实际作業中，採用惰力溜放和多組溜放結合能比多組溜放溜出更多的車組。

因此，石昆調車組不但較完善地採用了惰力溜放，並且創造性地运用了惰力多組溜放，使多組溜放和惰力溜放，發展到了一个新的阶段。

四、惰力多組溜放調車的組織

上节所述是惰力溜放和惰力多組溜放基本方法的总结和分析研究，但要使这一方法在实际作業中得到良好的运用，还应掌握以下几个具体組織上的問題。

1. 確定惰力多組溜放的分部問題

如上所述，在实行惰力多組溜放时，將車列分成几个部分逐次溜出，各个部分的車組在途中分解。

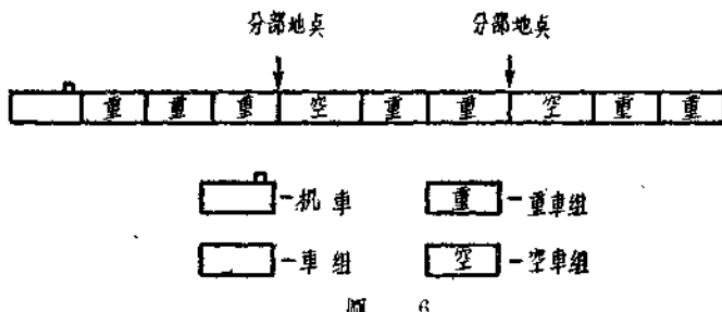
每个部分的車組數，可根據車列情況調整，當然最多不宜超過四、五個。在確定分部地點時，應考慮可能遇到的二個情況：

(1) 進入同一線束的相鄰車組。有的調車場的線路，在道岔區分成幾個線束，如南京站調車場在10號道岔處將全部線路分成7—13股道和14—18股道二大束，在18號道岔處又分成7、8股道和9—13股道二束等（見圖1）。如有進入同一線束的相鄰幾個車組，應盡量放在一個部分中。因為是進入同一線束的相鄰車組，當前車組經過調車場第一個分歧道岔後並不需要扳動道岔，等於將牽出線延長至線束內相鄰車組的分歧道岔，因此以手閘調節前后車組的速度和間隔距離的走行距離便長些，前后車組走行時的速度差可以小些，制動員調節車組速度和間隔距離也方便些。因此將進入同一線束的相鄰車組放在同一部分中，在惰力多組溜放時是有利的。例如一月廿七日的第二方案實行惰力多組溜放，將第一、二、三車組作為第一部分溜出，因為它們均進入同一線束（15、14、16道）；又將第四、五、六車組作為第二部分，因為它們也進入同一線束（10、11、9道）。第三方案中第一部分的五個車組和第二部分的三個車組也各是進入同一線束的。

(2) 車列中部的難行車車組。難行車一般有空車（包括裝輕浮貨物車輛）和大型車二種。

車列中部的空車組宜於放在一個部分的最後一組，亦即

应将空车组末端作为分部地点（见图 6）。因为空车的单位阻力大，溜放中速度降低快，如果将空车组放在一个部分的前面，则影响其后车组速度的降低，影响可溜出车组数的减少；而将其放在一个部分的最后一组，则往往能适宜地自动调节其速度和与前组车的间隔距离，制动员对其容易掌握，而不影响后一部分各车组溜出时的速度。



如果空车组溜出后在牵出线走行距离很长，可能造成与前一车组速度差和间隔距离过大，可能影响下一部分各车组溜出速度降低太大时，可以将这一空车组和前一车组的车钩暂缓提开，由前一车组带着溜一距离再提开钩，只要能保证二个车组在进入分歧道岔时有适当的间隔时间（足够扳动道岔）。

大型车在弯道上单位阻力大，降低速度快；因此，如果大型车车组在溜入分歧道岔（对和前一车组而言）前经过的弯道大或多时，适宜将大型车车组放在一个部分的最后一组，亦即应以此车组末端作为分部地点。其原因和上述对空车组的原因同。但如果并不经过弯道或弯道小时，则在确定分部地点时不必考虑。

对于其他的难行车和空车作同样考虑。

如果在車列中並無进入同一線束的相鄰車組或难行車組，則确定分部地点时只要考虑各部分的車組和車数比較均衡，一般並無約束条件。

2. 开口地点的考慮

在进行調車作業时，常需把車列分段（或称分部）牽出解体。为使惰力多組溜放运用得好，解体得快，应选择适当的开口地点：

(1) 避免难行車組在牽出車列的前部（第一、二組）（見圖 7）。其原因已在第 1 項中說明。

對於大型車組，如其溜入分歧道岔（对和后一車組而言）前不經過弯道或弯道小时，则不作为难行車組。

如果無法避免难行車組成为第一、二組时，则在溜放时起动所达速度要高些，在制动时單組溜出，机車制动时间可适当長些，在緩解时才提钩溜出第二部分車組或第二个車組，以使溜出时与第一組的速度差較大而仍保有相当大的速度。

(2) 牽出車列的第一車組的

