

信越本線 横川—軽井沢間の改良工事

—アブト方式を撤廃した急勾配—

齊 藤 徹*

1. アブト線

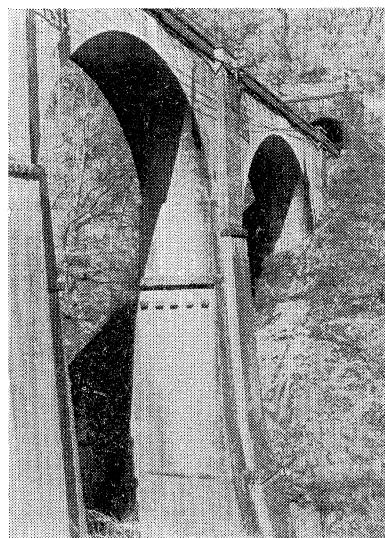
今、国鉄で二つの名物が出現し、一方では消えなんとしている。白く、東海道新幹線の出現と、アブト線の廃止である。昔から子供の鉄道に寄せる夢はスピードと急な坂を重い貨車を引いて力強く登って行く姿であった。前者は夢の超特急という世界一の新幹線により実現しつつあるが、後者は蒸気機関車が電気、ディーゼルに置きかえられ、急速に姿を消して行きつつある現今、 $\frac{66.7}{1000}$ という国鉄ただ一つの急勾配を貨車をかみかみ上って行くアブト線だけがわずかに夢をつないでいたと思う。こんな感情は中年者以上の感傷であり、最近の子供には通じないものかもしれないが、ともかくこのアブト線が時代の要請に抗し切れず永久に姿を消そうとしている。アブト線ができてから満70年。永年の労に謝意を表し、消えゆくアブトに惜別の意を表したい。

(1) アブト線の歴史

信越線は高崎と直江津両面より工事にかかり明治18年に横川まで、明治21年には軽井沢まで開通した。ここで碓氷の峠にぶつかり、峠から下を見下し、下から峠を仰ぎつつ評定が始まったことであろう。ルートの選定には英人顧問技師ポーネルのアドバイスと指導により、①和美峠インクライン線、②獅子岩ループ線、③アブト線の3比較線につき検討を加え、当時ドイツに留学していた仙石貢技師のハルツ登山鉄道の報告をとり、現在のアブト線を決定した。決め手となったものは当時開通したばかりの中仙道新国道沿いにルートを選ぶほうが材料運搬、施工に便利であり、したがって工期を短縮できるという点にあったようである。

かくして最後の工事は明治24年3月起工され、2年後の26年3月には開通している。トンネル26カ所、

写真一 碓氷川橋梁



総延長4500m、橋梁18カ所、総延長180mなどの構造物をふくむ10kmの区間をわずか2年間で複雑な歯軌条の工事をふくめて完成、開通させていることは当時の技術力を考えるとまったく驚異であり、500人余の犠牲者を出

していることを聞くにつけて、この工事がいかに突貫工事であり難工事であったかがうかがわれる。物すごい人海戦術であったであろう光景が彷彿として目に浮ぶような気がする。

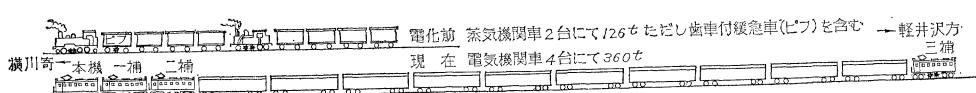
(2) アブト線の変遷

明治26年開通後、種々の改良が加えられたが、開業

表一 電化前後輸送力比較

| 要項 | 時代 | | 現在 | |
|-------------|--------|--------|---------|--------------|
| | 調査年月 | 蒸気時代 | 電化後 | 現在 |
| 列車数 | 明治44・5 | 大正11・7 | 昭和10・12 | 昭和34・2 |
| 旅客 | 14 | 24 | 24 | 23 |
| 貨物 | 22 | 34 | 24 | 21 |
| 回数 | 36 | 58 | 48 | 49 |
| 計 | | | | |
| 運転時間 | 77分 | 47 | 47 | 下り46 上り42 |
| 最大けん引トーション数 | 126 | 231 | 350 | 360 |
| 機関車配置数 | 20 | 26 | 30 | 28 |

図一 アブト線電化前と現在の列車編成



*正員 国鉄信濃川工事事務所次長

当時の蒸気機関車運転が明治45年以降電気機関車運転に切り換えられたこと、当初蒸気機関車2台で136tしかけん引していなかったのが電気機関車の改良が進むにつれけん引力も増し、機関車4台で360t引けるようになり

(表-1)、電化前と現在の列車組成の状況は図-1のとおりであり、今回の新線では機関車3両で500tをけん引しようとしていることが時代の変遷を物語っている。新線切り換えにより名物の歯軌条式線路(図-2)と特殊な歯車と饋電方式をもった機関車が消えて行くことに一まつの淋しさを感じる。

2. 改良計画

(1) 改良の必要性

今70年ともなると、さすがに線路、構造物、車両、その他施設に老化現象があらわれ、取り換え、改築の要にせまられ、加えて輸送量の伸びは単線、しかも低速運

表-2 横川-軽井沢間輸送量の伸び
(片道1日平均)

| | 昭和26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 |
|----|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 旅客 | 100 | 113 | 106 | 109 | 122 | 131 | 135 |
| | 4 159人 | 4 697人 | 4 399人 | 4 520人 | 5 073人 | 5 458人 | 5 623人 |

| | 昭和26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 |
|----|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 貨物 | 100 | 98 | 122 | 125 | 128 | 134 | 153 |
| | 1 263 t | 1 242 t | 1 541 t | 1 576 t | 1 616 t | 1 693 t | 1 934 t |

注：旅客下り、貨物下り

各欄上段の数字は昭和26年を100として、各年輸送量を指數で示したもの。

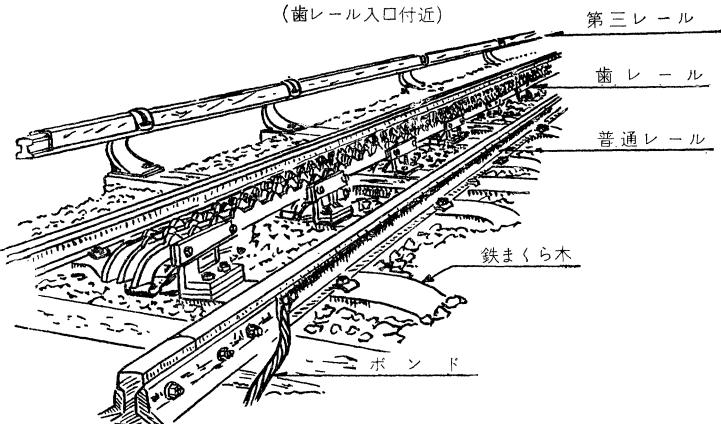
転の横川-軽井沢間で完全にまひ状態に近づいてきた。すなわち表-2に示すように旅客貨物とも年々6%くらいずつ増加しているが、線路に入れうる列車回数には限度があり、したがってすしづめ列車が出現し、貨物は運転経費増の大きな犠牲を払ってまわりみち輸送を余儀なくされていた。この目撃の危機を開拓するため複線改良計画が検討されることとなった。

(2) 改良計画比較案

この区間が日本唯一の66.7‰1000という急勾配で、しかも複雑な歯軌条運転区間でもあり、日本国有鉄道建設規程にも定められていない規格外の線路であるだけに、新改良計画については、運転保安、運転経費、工事費、工期など、あらゆる角度から慎重に検討

図-2 アブト式線路

(歯レール入口付近)



された。これあたかも羽織袴に口びげをたくわえた、いかめしい明治初期の官員さん方の大評定の近代版といった所で、明治の大先輩はさぞや草葉の陰から、結果いかにと固唾をのんで眺めていたことだろう。

比較された改良案は図-3、表-3のとおりで、おのの得失があるが33%案、50%案は中途半端のきらいがあるとして却下された。25%15kmトンネル案は横川を出て間もなくトンネルに入り、現在の軽井沢、中軽井沢、信濃追分の3駅をいずれも地下で通過し御代田駅付近まで15kmのトンネルで直結しようというものであるが、工費多額、しかも軽井沢駅が地下300mのエレベーター駅となり実用的でないとの理由で、これまた失格、結局25%う回線と66.7%複線案の2つにしばられた。

このあたりは70年前と全く類似しており、真理は不滅なりの言葉通りである。

図-3 各案ルート平面図

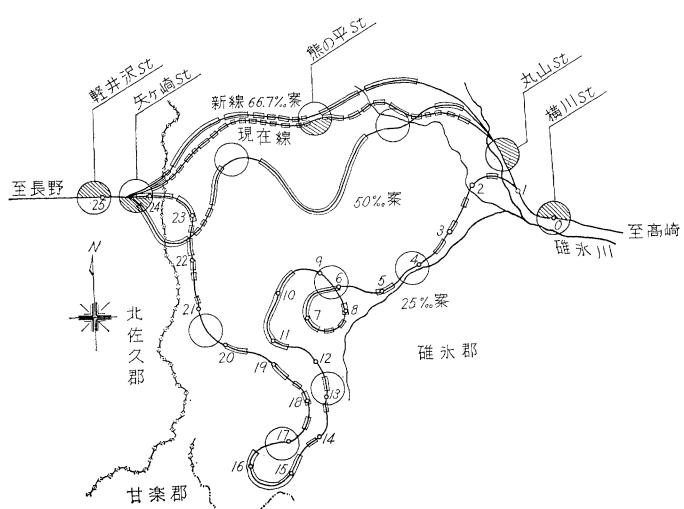
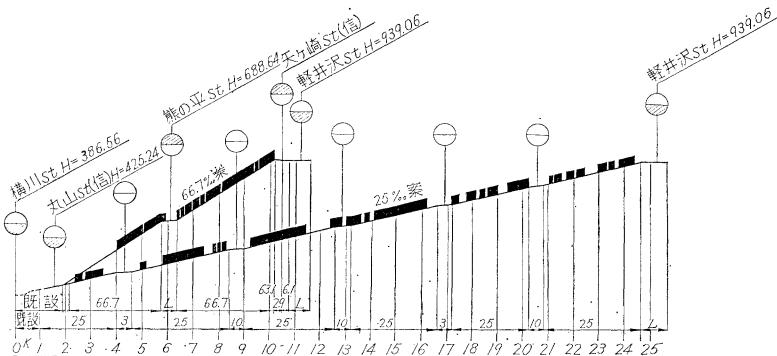


表-3 改良諸案一覧表

| 勾配種別 | | 建設費 | 線路延長 | 線路容量 | 工期 | 概要 |
|-------------|--------------|--------|------------------------------------|------|-------|--|
| 25%案 | う回線 | 42.4億円 | 25.2km | 84 | 2年9ヶ月 | 横川、軽井沢の標高差 554m を 25% で取付けるループトンネルを設け、遠く裏妙義方面までう回する。 使用機関車は EF10,12 および 56 型で旅客 400t は単機、貨物 500t は単機、900t は重連けん引する。 |
| | 単線複線 | 70.6億円 | (14.0 km 増) | 240 | 〃 | |
| | 15 km トンネル単線 | 50億円 | 横川～御代田間 23.0 km (1.0 減) | 75 | 5年 | 横川～御代田間に延長 15.0 km のトンネルを掘削し、御代田、軽井沢間はローガル線とする。なお、軽井沢駅はエレベータ(高さ約 300 m) を設ける。最高点が現在より 100 m 低い 850 m となり、御代田以遠に対しては運転時分が約 30 分短縮となる。運転費は安いが建設費は大となる。 |
| 33%案 | 単線 | 37.5億円 | 19.5 km (8.3 km 増) | 84 | 3年 | 電車運転を考慮したルートであり、曲線抵抗を補正すれば 35% となる。 |
| | 複線 | 59億円 | | 240 | 〃 | |
| 50%複線案 | | 56.4億円 | 13.9 km (2.7 km 増) | 240 | 4年 | ラックレールを用いない粘着によく通常運転の場合の最急勾配が 50% ではないか、との考え方で誕生したルートであるが、その後 66.7% でも粘着運転可能とのことで、あまり特色がない計画となった。トンネルが長く建設費が高い。 |
| 66.7% 複線案 | | 36.1億円 | 11.2 km | 200 | 2年6ヶ月 | 現在線の山側に全く並行に線増す。本務機は ED60 型を F タイプにしたもの、補機は B-B-B 型 (EF6M 27) 旅客は補機 1両で 320t、貨物は補機 2両で 500t (けん引) とする。ラックレールを廃し、粘着運転となる。順序は新線完成後、これに切り替えて単線運転とし、旧トンネルを改築して複線とする。 |
| 長野原線経由 25%案 | | 65億円 | 長野原～軽井沢間 36.3 km 高崎～軽井沢間 59.6 増 | 60 | 5年 | 長野原線、長野原駅より建設予定線である妻恋線を軽井沢まで延長し、横川、軽井沢の代行線とする構想であったが、線路延長が延びる最長 8.5 km のトンネルがあり建設費も大となるので、横川～軽井沢間の改良案としての路線とは認められない。 |

図-4 線路縦断略図



a) 66.7% 複線案 現在線にはほぼならんで 1 線増設し、さらに現在線を改築修補して複線とし、同時に歯軌条すなわちアブト式を廃止して普通の粘着式に変える案である。その線形、縦断は図-3、図-4 のとおりである。この案による場合の問題点は粘着式運転の下り勾配における安全確保であり、これに関しては別に述べるが車両設計に特別な配慮を必要とする。このほか欠点としてはけん引量が 500t 以下に制限され、横川、軽井沢両駅での補助機関車の解結という取扱上の不便がある。

b) 25% う回線案 横川～軽井沢間が直線距離で 10 km に対し高低差が 550 m もあるという鯉の滝上り的天然地形のなせる“いたづら”で図-4 に見るよう複雑怪奇な車線となる。しかし本務機関車だけ、または電車だけで上野から直通運転が可能であり、補助機関車 1両をつければ 900t けん引もできるなどの利点があるに対し、線路延長が伸びるため運転時間が増え、工費も高いという難点もある。

c) 両案の優劣 66.7% 案と 25% 案との比較は表-4

表-4 66.7%, 25% 案経済比較
(横川～軽井沢間)

| 勾配 | 現在 | | 将来 | | |
|-------------|--|--|---|---|---|
| | 66.7%アブト式 | 66.7%粘着式案 | 25%う回案 | EF形(本線) | EF形(一般線) |
| 機関車両数 | ED 42 | EF形 | EF形 | 1 | 1 |
| 最大けん引トン数 | 360 t | 500 t | 500 t | 500 t | 500 t |
| 単複線別 | 単線 | 単線 | 複線 | 単線 | 複線 |
| 線路容量 | 44 | 62 | 200 | 84 | 240 |
| 経済比較(単位百万円) | ○投資額 車両施設 ○経営費(年間) 債却費 利息 保育費 營業 | 2 580 549 2 031 489 87 230 62 111 | 3 491 549 2 942 520 98 281 58 83 | 4 241 64 4 177 767 151 475 64 77 | 7 060 64 6 996 767 151 475 64 77 |

注：列車回数は片道 30 回として算定

のとおりでつぎの理由によって最終的に 66.7% 案が採用された。

- ① 工費が格安である。
- ② 1 線完成によりただちに改良効果が現われる。
- ③ 革新技術による近代化された動力車によりけん引力の増大、速度の向上が可能で 25% 案とくらべ運転時分で約 16 分短縮できる（横川—軽井沢間）。
- ④ 下り勾配に対する安全確保に何ら心配はない。
- ⑤ 年間経営費が低廉である。
- ⑥ 66.7% 勾配に対する安全確保。

66.7% 勾配案の成否の鍵を握る安全確保についてはいつにかかって機関車性能の良否にあり、車両関係技術者は最善の努力を傾けた。現在新線を動いている EF 62 型、EF 63 型機関車がその結晶である（表一五）。

表一五 新型機関車諸元表

| 項目 | 形式 | ED 42 (現在) | EF 62 | EF 63 |
|--------------|------|---------------|-------|-------|
| 車軸配置 | B-B | C-C | B-B-B | |
| 運転整備重量 t | 63.3 | 96 | 108.0 | |
| 最大長 m | 12.8 | 18.0 | 17.8 | |
| 出力(1時間定格) kW | 510 | 2550 | 2550 | |
| 引張力() t | 14.0 | 22.6 | 22.6 | |
| 速度() km/hr | 13.5 | 40.5 | 40.5 | |
| 主電動機個数 | 3 | 6 | 6 | |

新型機関車の性能を国鉄本社工作局の説明を借りると

- ① 安定したけん引力を得るために、加速ノッチ進み時のバニヤ制御
- ② 空転してもただちに再粘着の可能な電機子分路法
- ③ 空転によって作用する自動撤砂装置
- ④ 制限速度を越えて過走した場合、自動的に作動する空気ブレーキ装置
- ⑤ 停電、線路障害などによる長時間停留の最悪の条件に対処して、ブレーキの空気を補給する空気圧縮機のための運転用予備バッテリーを搭載している
- ⑥ レールに吸着する電磁吸着装置
- ⑦ あらゆる機器の使用不能に対応して、ブレーキ装置をそのまま留めておく非常停留装置

以上のように 4 段、5 段と安全装置がつけられており、かくして 66.7% 勾配の粘着運転を可能にしたわけである。

3. 工事概要

(1) ルート選定

前章で述べたような経過で新線は 66.7% 勾配でほぼ現在線に沿わせる方針でルートを選定した。旧線が工期の短縮をはかり技術的には長いトンネルを極力さけるため、中仙道沿いに最小半径 260 m で 22 カ所も曲がりくねり、26 本のトンネルを掘り、ほうぼうに崩壊地すべり危険箇所を残しているに対し、新線は横川—熊ノ平間に地質のよい霧積の谷から 1.200 km と 900 m の 2 本のトンネルを掘って線形を整え、熊ノ平—軽井沢間は崩壊危険箇所をすべてトンネルで避け 1.300 km の第 9 トンネルをふくめ 9 本のトンネルにより防災上の瘤を除いた。曲線半径はレールによおぼす横圧と将来の保守費などに検討を加え 350 m 以上とし、図一五のようなルートに決定した（縦断は図一四）。主たる構造物はトンネル 11 カ所、総延長 5,500 m、橋梁 17 カ所、総延長 230 m でこの中に日本一の鉄道橋アーチ、新碓氷川橋梁（スパン 70 m 全橋長 100 m）がある。

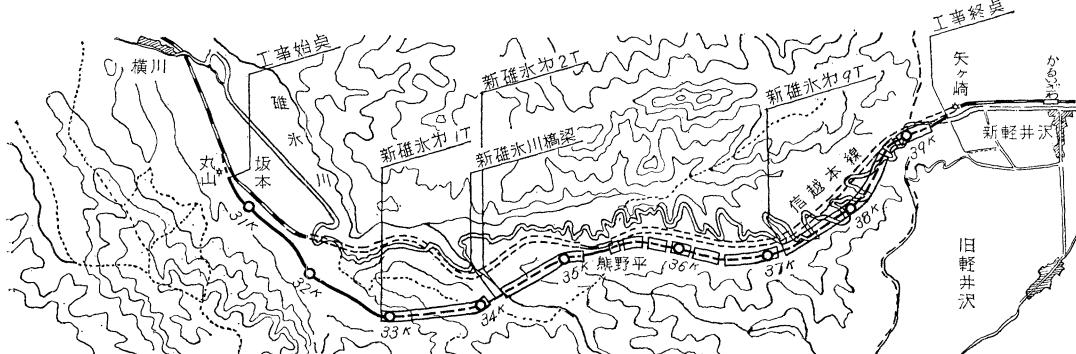
(2) 工事行程

新線工事は丸山・矢ヶ崎両信号場間約 9 km を 3 工区にわけ 36 年 4 月一斉に着工し、2 年後の 38 年 3 月軌道をふくめて予定通り完成した。

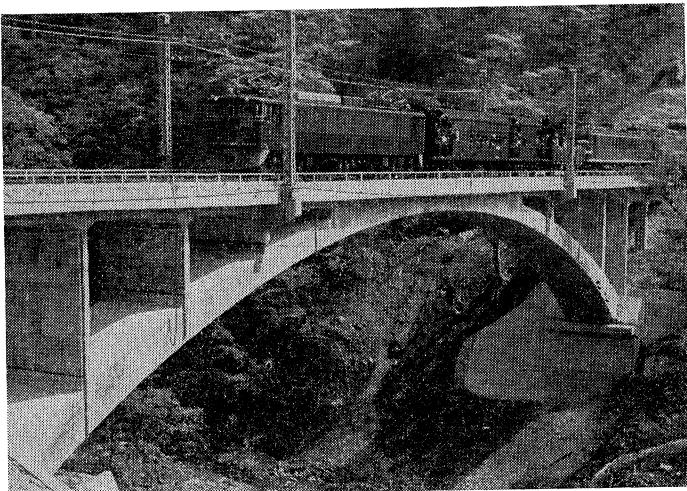
(3) トンネル

この区間が急勾配のための国鉄最大の難所であれば、トンネル掘削も終始勾配とのたたかいであった。着工前から 66.7% (1/15) 勾配中でのずり積作業、電車運転の可否については種々論議され、北陸トンネル神岡線の直轄トンネルで実物試験を行ない、ほぼ可能なりとの結論を得た。しかし、この試験が短区間、短時間でのものであつたため、実際に現場が始まって見ると、思わぬ欠かんが現われてきた。その原因は機械自体の性能にもよる

図一五 横川—軽井沢間線路平面図



写真一2 新碓氷川橋梁



が、それ以上に労務者の技倆、精神的注意力と機械（特にブレーキ）の点検、修理、調整の不足に起因することがわかつってきた。ともあれ、各トンネルごとにいろいろの方法が採られた。

- ① 水平台車とエンレス ロープの組合せ
 - ② クローラー ショベルと小型ダンプ トラックの組合せ
 - ③ 10 t バッテリー機関車と 2.5 m³ トロの組合せ
 - ④ ホイストによる巻上げ

以上おのの請負者が地質、トンネルの長さなどを勘案して工夫をこらしたものであるが、本質的優劣は地質、土捨場などの条件に大きく支配されるので簡単には決めがたいが、本工事においては、山が予想以上に堅硬かつ安定していたので②のダンプ トラック方式が一応成功をおさめ、①の水平台車がこれに続き、③のバッテリー機関車が予想外にうまくいかなかった。④のホト巻上げは非常に短いトンネルに限って有効であった、ということがいえそうである。各工法につき概略を紹介しよう。

a) 水平台車とエンドレス ロープ

この工法の採用を決心させた動機は、①山は全般的に安定した凝灰質集塊岩と安山岩からなっており、全断面掘削工法が可能である、②ずり積は平坦線上で行ないたい、③各種車両を動力から開放する際は常に平坦線上に置いておきたい、④動力の集中使用により安全確保と経費の節減をはかりたい、などの理由で①により3段10ブームさく岩ジャンボーを使用して

切端の数を減じ、②、③ の目的に対し水平台車(図-6)を工夫し、ジャンボー、
すり積機の作業とトロの開放を常にこの台車の上で行ない能率の向上と安全確保に功
をおさめた。④ の目的に対してはエンドレス ロープの採用となり、坑外に40 HP ウ
ィンチをすえ、φ18 mmダブルのワイヤ ロープに 1.5 m^3 トロリー24台(最も延伸した
時)をとりつけ無人すり出しに成功した。

この方法は急勾配トンネルの施工法としてはアイデアはよいが一番の問題点は水平台車を各発破ごとに少なくとも 40 m は前後進させる作業にあった。これにあたっては水平台車（自重13t）上に 7t のさく岩シャンバー、8t のロッカー ショベル2台を載せた合計 36 t の重量物の移動をいか

に短時間に行なうかが掘進能率を大きく左右する。

その前後進の装置は 2 個のレール クランプで交互にレールをつかみとり台車わくの中に設けた 10HP ウィンチでクランプからのロープをドラムに巻取ることによって移動するもので、施工中各所に故障も起きそのつど改良を加える苦心が払われたが、ようやくうまくなったり頃、トンネルが完成してしまったが技術の新分野を開いたものといえよう。

今後さらに改良すべき点は移動スピードで、この現場では 1 m/min で実施したが、これでは発破ごとの前後進に 1 時間余も費し掘進率向上の最大のネックになった。このほかこの工法の問題点は覆工作業との併進が非常に困難なこと、山が悪く全断面掘削が不可能になった時の対策がたてにくいくこと、距離が長くなるとレールをクランプする際のレールの持ち上がりがおき、台車の作動が困難になるなどがある。

図-6 水平台車による掘削状況

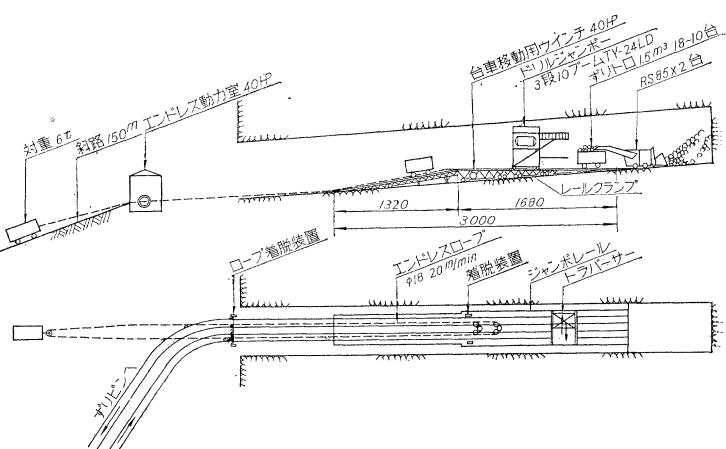
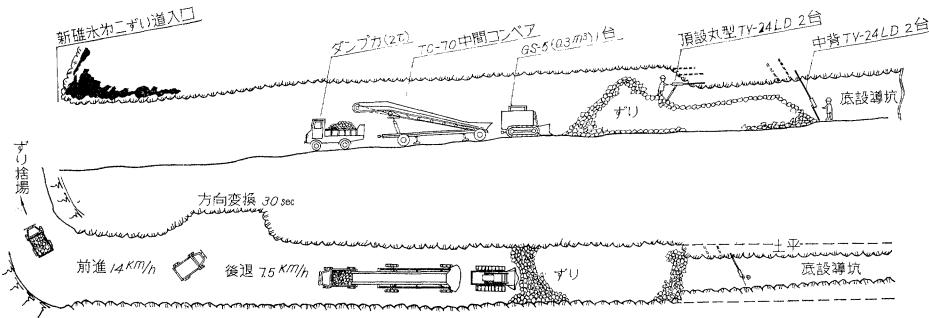


図-7 第二トンネルの切拡げ状況



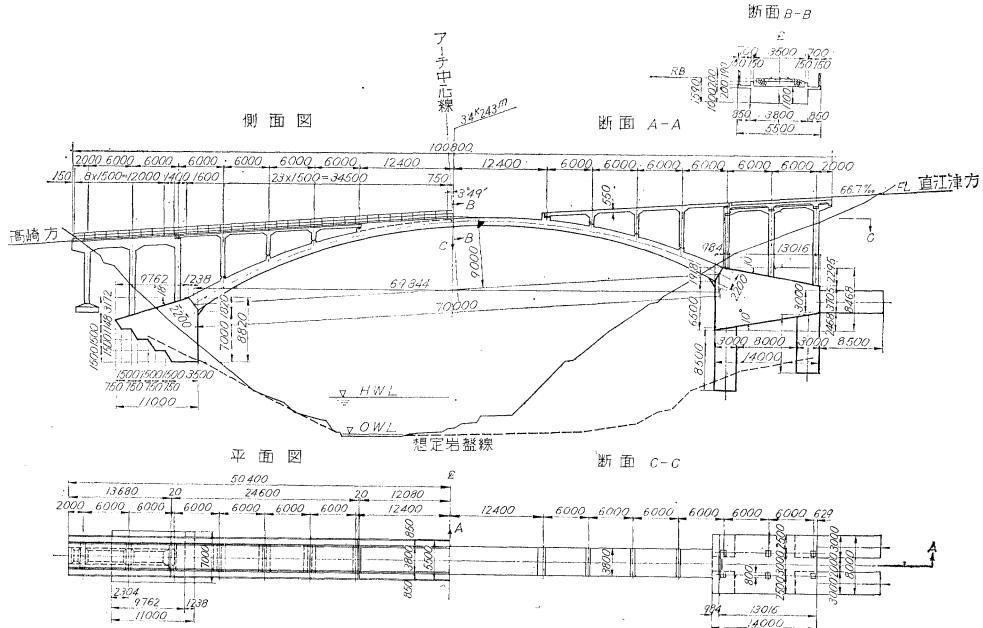
b) クローラー ショベルと小型ダンプ トラック 剥削は導坑専進とブチ落し工法とでもいべきもので、その順序は図-7 のとおりで特に目新しいものではないが、急勾配トンネル対策として小型ダンプ トラック(2 t 積)の採用を決断したことは結果的には大成功であった。今後短小しかも急勾配トンネルに対する応用範囲は広いと思うが、現在市販されているクローラー ショベルにしても小型ダンプ トラックにしても硬岩トンネル用に設計されておらず、パケットの構造、足回わりの強化に一段の改良を加える必要がある。また内燃機関を坑内に持ち込んだ場合当然ながら排気ガス処理問題があるが、これは換気設備、エンジン自体の浄化装置によれば本工法の優劣の決め手にはならないと思う。

この工法により導坑掘進最高 195 m/月を出しており、
a) のエンドレス工法の最高 140 m/月にくらべると、若干この工法の方が現地条件にマッチしていたといえよう。

c) バッテリー機関車と鉄製トロ 最少のエネルギーで最大の仕事をするには理論的にはレール上を走行する列車方式がまさるという貨物輸送の一般論は、信越の急勾配線では適用できなかった。しかもその原因がエネルギー ヘッドを最大限に利用できるはずの下り勾配中の運転にあったことは皮肉といえば皮肉である。

本工事区間中の第 9 トンネルでは中間に沢が多く地質の変動が予想されたので導坑先進方式を採用し、運搬方式についても、先に述べたように北陸トンネル現場で実物試験を行なった結果、12 t くらいまでのけん引能力は十分あり、全トロリー車に貫通制動器を取りつけ制動試験を行なった結果、5 km/h 以下の速度を堅持すれば運転保安上心配なし、との結論にもとづき 10 t バッテリー機関車の採用を決意した。トンネルの掘削が進み運搬距離が伸びるにしたがって、問題は予想通り制動に現われてきた。すなわち 200 m 間に平均 13 回の割合でブレ

図-8 新碓川橋梁一般図



一キをきかせるため、ブレーキシューの摩耗がはげしく、機関車は走行 300 km ごと(約 2 週間)トロは 400 km ごと(約 3 週間)にシューを取り換えねばならず、この間でも調節、点検に見落しがあったり、運転者のちょっとした気抜きなどで、少しでも過走を始めると暴走にまで発展するといった危険性が常にあった。このように運転の安全を確保するために人為的要素が多過ぎる点に、この工法の最大の欠陥があった。この結果、幸い人身事故とはならなかったが、2,3 回の暴走事故を引き起こし、ついには機関車 1 両にトロ 1 両という不経済な列車編成でやり出しを行なわねばならない事態となった。しかし、これらの現象も後で考えれば当り前のようにあるが、体験して見てはじめて身にしみた貴重な現実の姿であった。

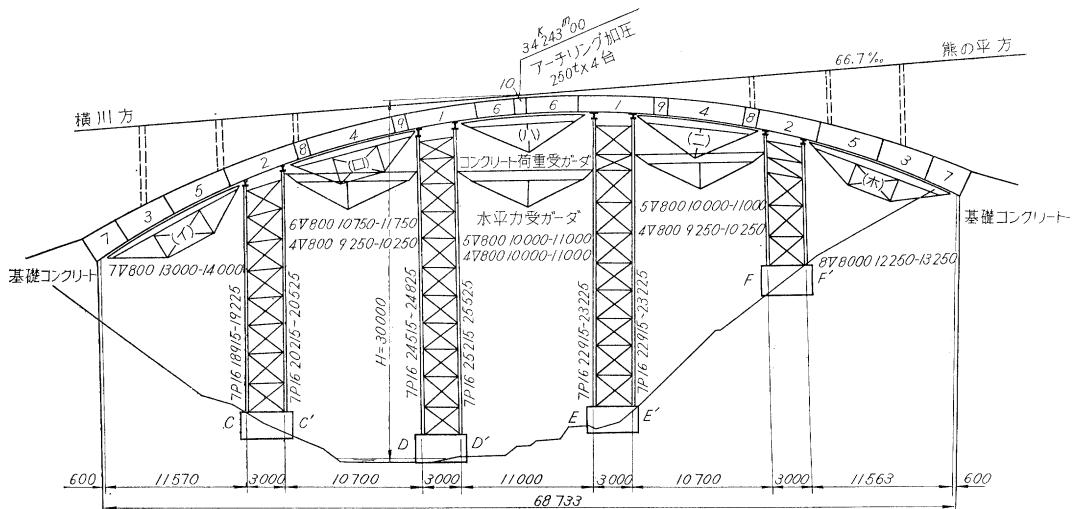
(4) 新碓氷川橋梁 昔のレンガ造りの碓氷川橋梁 ↗

が明治の伝統美とすれば新橋梁は近代美の代表といえよう。

本橋梁のタイプを決めるに当って鉄桁、P S コンクリート桁、アーチなどが比較されたが、急勾配線のレールのふく進を考えると有道床の軌道が望ましくコンクリート構造を採用することになり、工費の面と後で述べる新型の足場材の購入より安全確実にコンクリートの現場打設が可能であるという 2 点と戦後久しく絶えている大径間鉄筋コンクリートアーチの技術を再燃温存したいという考えも加わってアーチ橋の採用となった。

設計は図-8 に見られるような支間 70 m ライズ 9 m の無ヒンジアーチで、クラウンの厚さ 1.10 m スプリングの厚さ 2.20 m で、アーチ リング 1 m³ 当り鉄筋量は 132 kg である。この設計は国鉄構造物設計事務

図-9 新碓氷川橋梁コンクリート打設順序図、ガーダー サポート側面図

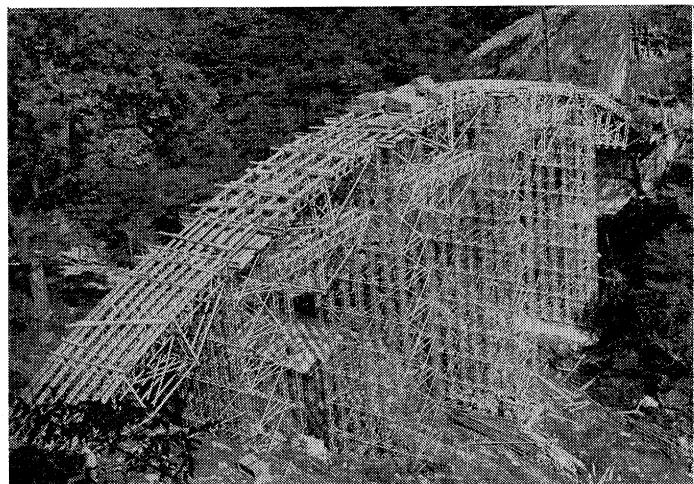


所によるもので計算内容については省略し、施工上の特異点につき概略紹介する。

a) 基礎の施工 基礎岩盤はボーリング、調査横坑、立坑で確認したが、高崎方は 3~5 m の表土で堅硬な岩盤に達し、直江津方は年代は古く安定はしているが崖錐状に表土層深く 15~18 m で岩盤に達するという条件の悪い基礎となつた。この表土層を全部掘りりするにはその土量も多く、掘りり中の崩壊事故、ひいては隣接する第 2 トンネルへの影響も考えられたので図-8 のように 6 本足の基礎構造にし、掘削は横坑式ならびに立坑式で行ない、安全かつ十分の施工を行なつた。

b) アーチ コンクリート打設用足場

写真-3 足場組立完了



本橋梁をアーチに決意させた要素の一つに先に述べたとおり新しい型の足場の採用がある。すなわち最近市街地構造物や体育館のような建築物などの足場としてさかんに使われている軽量形鋼とパイプから組成されているメンバーを容易に組合せて所要の足場形と強度を得る、ペコ サポートとペコ ガーダーの採用である。図-9、写真-3は組み終った姿を示すもので、打設コンクリート重量 900 t をささえている。サポートの最大高さは 27 m、ガーダーの最大スパン 11.6 m で、ガーダーはサポートに単純支持された構造である。

この組立作業は約 1 カ月間、延 300 人で完了した。

c) 足場の上げ越し コンクリート荷重、温度変化、継手の遊びなどによるサポート、ガーダーの変形量を計算と実験により求め、表-6 の上段の値を仮定した。下段の数値は施工中の実測結果を示す。このほか足場撤去後のアーチ本体の弾性たわみなどを計算し、クラウンでの上越し量を表-7 のように 94 mm と仮定し、サポートのスクリュー ジャッキで調整を行なった。この調整作業は普通の木製支保工の場合は長日時を要するか、ここでは新しい足場の利点を十分發揮しわずか 2 時間余で終了している。

表-6 足場各部分の変形量

| 部材 測定箇所 | | | | | | | | | | | | | |
|------------|------|----|----|----|------|----|----|----|----|----|----|----|----|
| | ガーダー | | | | サポート | | | | | | | | |
| 項目 | イ | ロ | ハ | ニ | ホ | C | C' | D | D' | E | E' | F | F' |
| 上げ越し(mm) | 16 | 10 | 16 | 16 | 16 | 27 | 17 | 30 | 30 | 27 | 27 | 16 | 20 |
| 最終沈下量(mm) | 13 | 10 | 14 | 13 | 14 | 18 | 16 | 20 | 15 | 17 | 19 | 30 | 30 |

表-7 アーチ クラウンの上げ越し量

| 種別 | 上げ越し(mm) |
|-----------------------|----------|
| ガーダーの弾性たわみ | 16 |
| サポートのたわみ | 28 |
| アーチ死荷重によるアーチ本体の弾性たわみ | 12 |
| 活荷重 | 4 |
| アーチ死荷重によるアーチ本体のクリープ撓み | 24 |
| 乾燥収縮によるアーチ本体のたわみ | 10 |
| 合計 | 94 |

d) コンクリート打設 アーチ コンクリートは図-8 のような順序で打設した。この順序の決定に当って考えたことは、1) サポートを安定させるため、最初にその上の部分 ①, ② を打設する。2) ガーダーの変形、沈下を初期に終了させるためガーダーの上の部分 ③, ④, ⑤ を打設する。3) スプリング付近傾斜部には Sh-

rinkage Key を設けない。4) 1 日のコンクリート打量設 60 m³ は以下とする。

工事は周到なる計画とめん密な施工管理により終始順調に進み 37 年 7 月から約 9 カ月をもって完成した。壮大にして優美な姿で碓氷の谷を一またぎして四季それぞれに旅する人の目を楽しませてくれるであろう。

(5) 軌道

日本ただ一つの急勾配線の軌道構造については早くから研究されたが、問題はレールのふく進、まくらぎの移動、レール面の沈下などにあり、特にまくらぎの設計に意がそがれた。昭和 36 年 4 月から横まくらぎ（一般線区と同じ）と枠型まくらぎ（2 本一組のまくらぎが箱型に縦につながれているもの）との 2 種類につき、現地で長期試験を行なって結果、両者間にいちじるしい差異が認められなかったので、保守上を考慮して横まくらぎとし、ふく進抵抗、横圧強度を十分持たせた 4 号 6 型という P C まくらぎを使用し道床バランスト厚も新型機関車の重量を考えて 250 mm 厚とした。

昨年 6 月一部試運転線区の軌道工事、電気工事を終了以来、試作電気機関車の運転試験、乗務員の訓練を行ない、その後、本年 5 月以来全線の試験運転も行なってきているが、運転には大きな粘着力を常に必要とされるので動輪の空転によるレール面の空転疵の発生、撤砂量が多いため、砂によるレール締結装置への悪影響、道床の弾性におよぼす障害など、今後の課題は多く、十分研究し、適切な方法を講ずる必要がある。

4. むすび

2 年 3 カ月を要した改良工事も終り諸般の準備もとのい 7 月 15 日より一部列車が新線を通ることになった。70 年間着なれた和服を洋服に着かえんとするには、寸法をとったり型を決めたり、裁断、仮縫い、仕上げといろいろ苦労があり、でき上った後も完全に身につけて着こなすまでに若干時間を要するであろう。しかし国鉄のある技術分野が結束し、衆智を集めて完成した本工事は大いに祝福され、末永く世のお役に立つものと思う。最後にこの工事逐行に対し寄せられた各方面からのご支援とご指導に対し厚く感謝の意を表します。

参考文献

国鉄技師長室、審議室：信越アプローチ区間改良計画について、
国鉄建設局：第 29 回土木工事施工研究会記録
(1963.6.28 受付)

正誤表

本誌 48 卷 5 号 63 ページ、豆知識、“国鉄におけるレールの変遷とレール断面”に誤りがありましたのでつぎのように訂正します。

1. 第 6 欄 ASCE 65 lbs/yd (第 3 種) → ASCE 60 lbs/yd (第 3 種)
2. 第 5 欄と第 6 欄において、レールの名称 (ASCE 75 lbs/yd と ASCE 60 lbs/yd (第 3 種)) とレール形は入れかえる。