

論 説 報 告

第 23 卷 第 8 號 昭和 12 年 8 月

仙山線仙山隧道直轄工事に就て

会員 佐藤 忠三郎^{*}
会員 加納 儉二^{**}

On the Construction Work of Senzan Tunnel

By Tyûzaburo Sato, C.E., Member.
Kenzi Kanô, C.E., Member.

要 目

本文は宮城、山形兩縣界なる奥羽山脈中の面白山を貫く仙山隧道（延長 5.361 km）の設計並に秋田建設事務所にて直轄施工せる工事状況を述べたものである。

1. 概 説

仙山線は仙臺・山形兩市を結ぶ國有鉄道建設線で、其の延長約 63 km あり、現在の開業區間は仙臺方は作並迄約 29 km、山形方は山寺迄約 14 km で、開業終點より仙山隧道口迄は仙臺方約 8 km、山形方約 6 km あり、其の區間は各々建築列車を運転し工事用諸材料其の他の輸送を計つて居る（図-1. 参照）。

図-1. 仙山線鳥瞰図



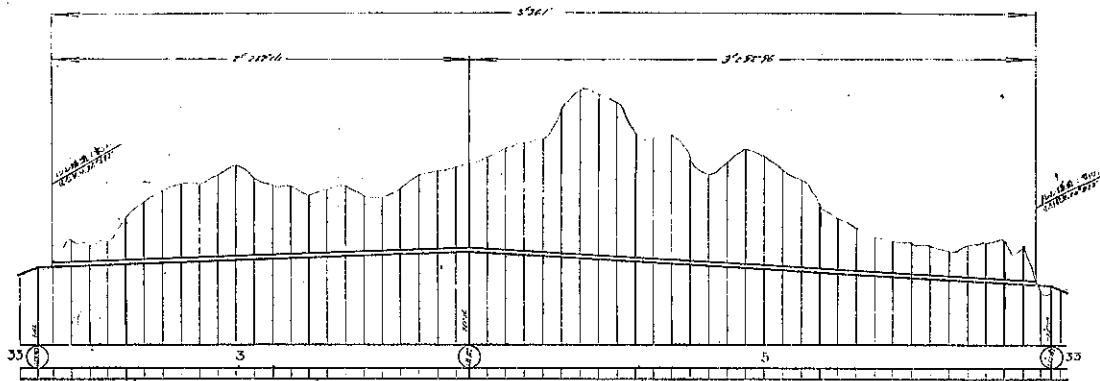
此の仙山線全通の鍵を握る仙山隧道は總延長 5.361 km で、宮城・山形兩縣界たる奥羽山脈面白山（海拔 1,264m）の下を直線に貫き、延長では清水及丹那の兩隧道に次ぐ我邦第 3 位の長大隧道であり、勾配は 図-2. の如く仙臺方 3/1,000、山形方 5/1,000 の上りである。

工事施工は鉄道省直轄工事として秋田建設事務所之を擔當し、兩口略、同様な設備の下に、仙臺方は昭和 10 年 3 月 18 日掘鑿を始め、山形方は昭和 10 年 4 月 1 日横坑（坑口より奥へ 510 m）の掘鑿に着手し、引続き昭

* 鉄道技師 工学士 鉄道省秋田建設事務所長

** 同 同 鉄道省下關改良事務所勤務

図2. 仙山隧道縦断図



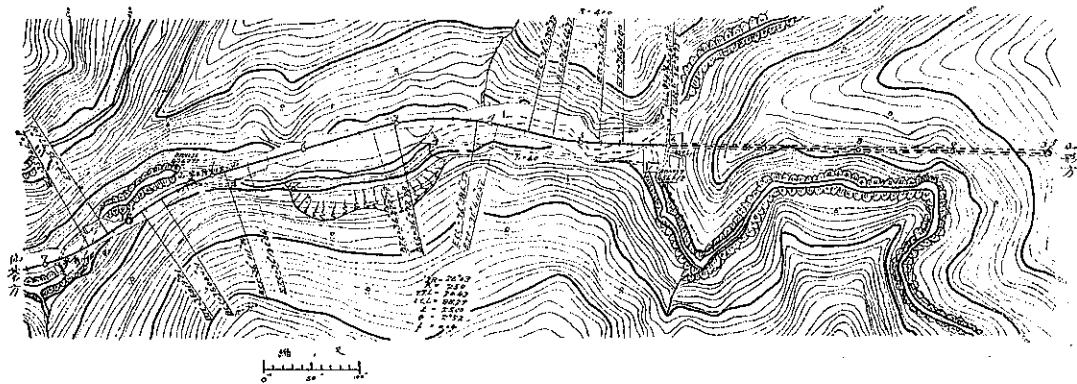
和10年5月17日本導坑に差掛つた。導坑進行は1日平均約10.5mの新記録を作り、着手以來1ヶ年半を出でずして昭和11年9月8日貫通を見るに至つた(各坑口より仙臺方2.432km、山形方2.929km掘鑿)。尙覆工も坑内設置の信號場(延長約300m)區間を除いて昭和11年12月8日終了した。

坑内道床は信號場區間を除いて、コンクリート道床とし、軌條は作並・山寺間電化に伴ひ熔接する事とし目下施工中である。

2. 地形及地質

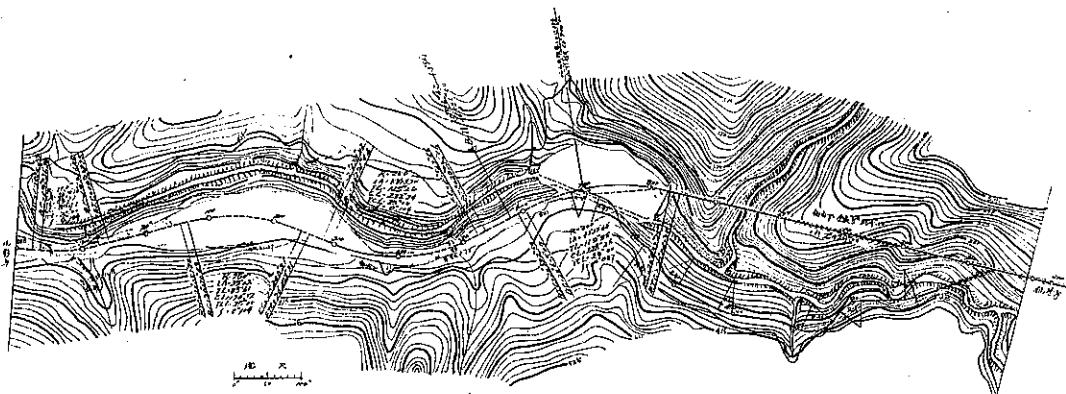
仙山隧道の貫く山脈は面白山を中心として南北に連る高き分水嶺で略々東西に向つて各々渓谷あり、仙臺方は隧道北側に主流、南側に支流を有して坑口附近にて合し、その主流は東西に走る断層線と考へられる。山形方は南側に深き渓谷あり數本に分れて居るが、東々南に走るもののがその主なるものであつて断層線の存在を示して居る(図3、4. 参照)。

図3. 仙臺方坑口附近平面図



隧道全体の地質は古生層に属する閃綠岩質片麻岩を山体の基底として、其の上部に第三紀の成生である流紋岩及凝灰岩が之を厚く覆つて居る。此の流紋岩は露出及地形等から推して東方より噴出して西方に流れたらしく考へられるが、噴出口明かならざるを見れば、或は裂隙噴出の形式とも考へられる。

図-4. 山形方坑口附近平面図



仙臺口附近には非常に硬い純粹な流紋岩が見られるが、山形口に向ふに従て次第に凝灰質となり、漸次移化して山形口附近にては凝灰質角巖の状態を示して居る。従て仙臺方は下層に相當する片麻岩より掘進し、山形方は上層部に相當する浮石質多き凝灰岩より入り、坑口より 400 m 附近にて流紋岩質となり貫通點の前後約 500 m 間にて兩岩層が相接し、極めて不規則にて或る部分は流紋岩が閃綠岩の大なる岩塊を掘みたる状態のものもあり、流紋岩自身も結晶の状態甚しく發達し石英、長石等の斑晶が極めて多く、部分的には粘土化せるものもあり硬軟の程度一定せず、隧道中心と約 20° の角度を以て東々南より西々北に走る傾斜略、垂直の断層もあり断層粘土は餘り著しくないが多くの複断層がある。

図-5. 坑内湧水



掘進に對する岩質硬軟の程度は全般的には良好で仙臺方は硬い部類に屬し、導坑は素掘で約 70% 進み、切擴も簡単なる枝梁支保工であつたが、坑奥に進むに従て節理多く、之等龜裂に依り湧水増加し最大 8 個に達し、1 ケ所より約 2 個の湧水に遭遇した事もあつた。之等湧水は何れも龜裂中に飽和せる地下水に基くものである。山形方は仙臺方に比し稍軟く、導坑は大部分掛板程度の普請をなし、切擴も比較的丈夫な枝梁支保工を施した。岩質は全体として緻密で且つ龜裂殆どなきため湧水は少く、寧ろ龜裂岩中岩粉の飛散多く困った位である。覆工終了後の現在では坑口に於ける湧水量仙臺方 4.5 個、山形方 0.25 個である(図-5.)。

3. 隧道の設計

隧道断面は鉄道省標準定規直線第 1 號型に據るべきも、地質及湧水並に施工上の便利等を考慮して同型の側壁部を垂直とした(図-6. 参照)。

坑内下水溝は工事中の湧水處分の便、コンクリート道床の强度増大及施工の簡易な點等を考慮して、兩側に設置した。作並・山寺間に作並より約 5 km の地點に奥新川驛を設けたが、同驛と山寺驛間約 15 km あり、將來その間に信號場設置の必要ある事が明らかとなつた。その位置を隧道外に求めるならば、山形口附近が適當であるが、

図-6. 隧道断面図

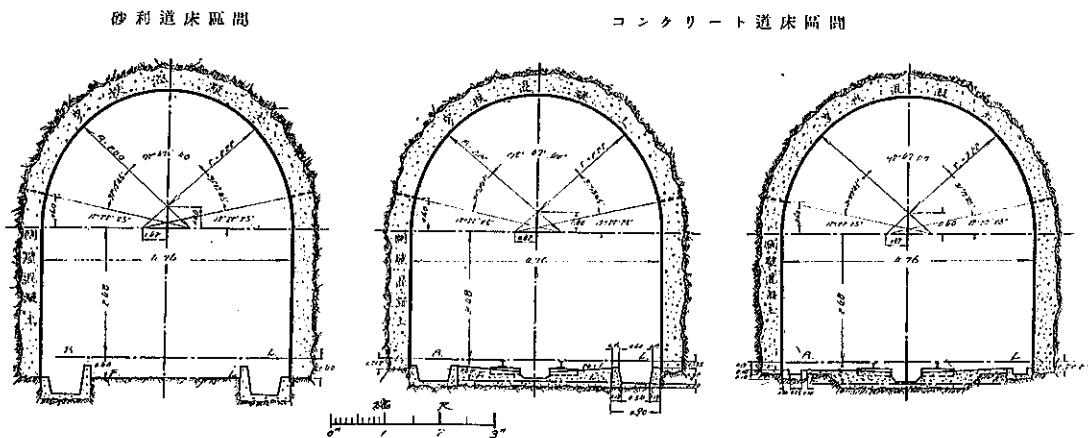


図-7. 信號場断面図

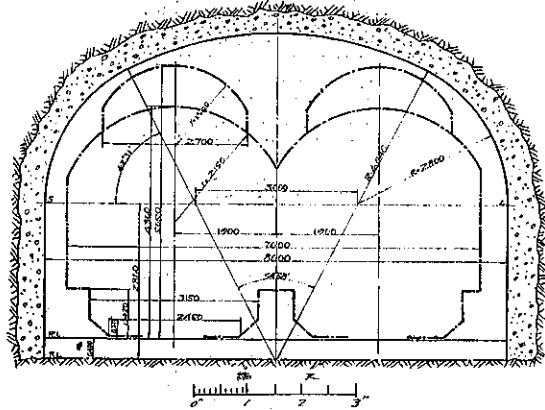


表-1. 工事数量表

工事種類	坑口別		合計
	仙臺方	山形方	
掘 窾	65 625	87 082	152 707
側壁コンクリート	3 380	7 181	10 561
穹拱コンクリート	5 024	8 686	13 710
坑門割石張コンクリート	91	97	188
下水コンクリート	887	361	1 248
下水蓋鉄筋コンクリート	6		6

図-8. 仙臺方坑外諸設備

(長く覆ひせるは雪溜)



山形口と山寺驛間は勾配 33/1 000 にして、スキッチャックとせざるを得ないから勾配及冬期雪積量等を考慮し、隧道内山形口より約 600 m の坑内に設置する事とし、その断面は図-7 の様である。表-1. は兩口各施工の工事數量を示したものである。

図-9. 山形方坑外諸設備圖

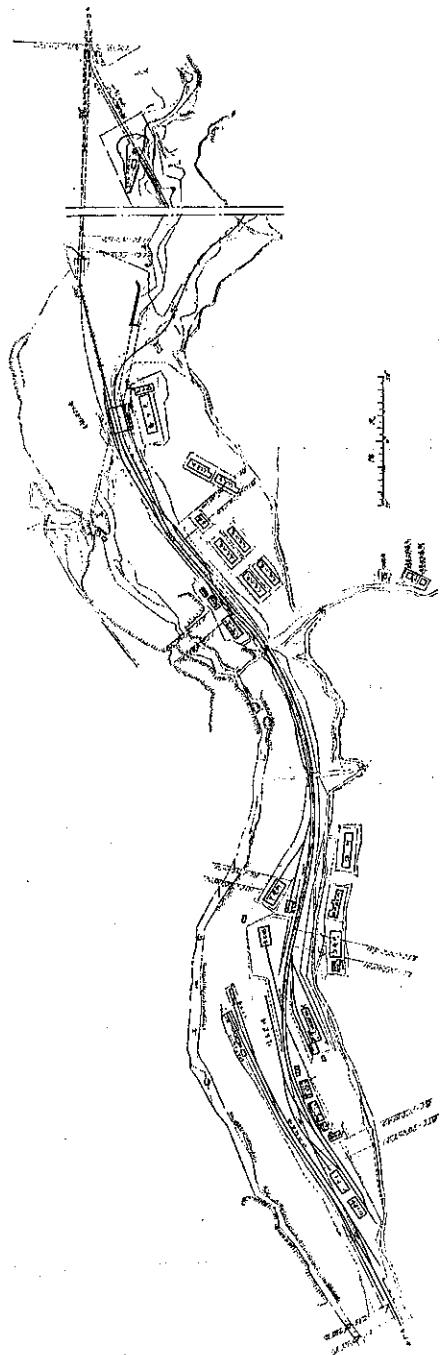


図-11. 換氣管

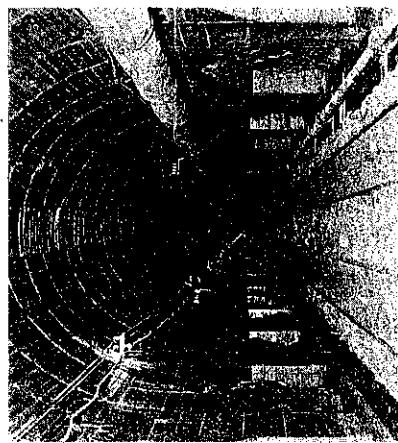
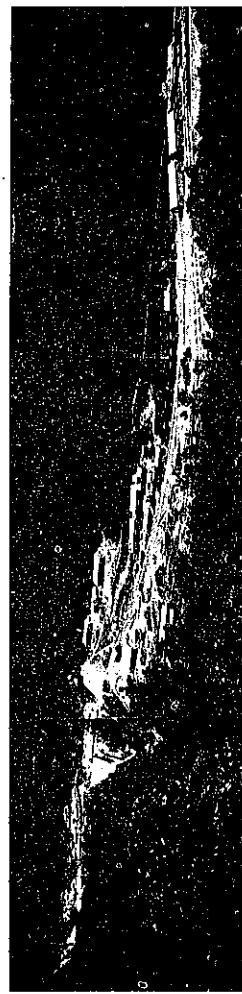


図-10. 山形方坑外諸設備遠景



4. 工事用施設

各工場、倉庫、事務室、從事員の住居其他建物の總面積は仙臺方 7300 m^2 、山形方 7000 m^2 あり、その配置は仙臺方は坑口附近渓谷相逼り、自然山の傾斜を利用せざるを得なかつた。又山形方は坑口附近に大なる木線切取あり、全部坑口附近に集中し得ず、一部は坑口より 500 m 離れた處に設置した(図-8, 9, 10, 12.)。

電力は仙臺方は宮城縣電氣局より、山形方は山形電燈株式會社より各々供給を受け、前者は 11000 V 、後者は 33000 V で各、坑口附近當省設置の変電所迄供給者にて送電し、當省にて 3300 V に変圧して坑内外動力及照明用に配電してゐる。

坑内外運搬用軽便線路は 15 kg 軌條を使用し、軌間は仙臺方は 61 cm (2呢)、山形方は 76 cm (2呢6吋)にして、坑内は導坑切端迄複線とした。

坑内換氣は約 500 m 毎に送風量 5000 cu. ft/min のローカルファンを設置し、換氣管は 28 番鉛引鉄板製を用ひた(図-11.)。兩口の主要機械器具は表-2 の様である。

図-12. 仙臺方坑外諸設備圖

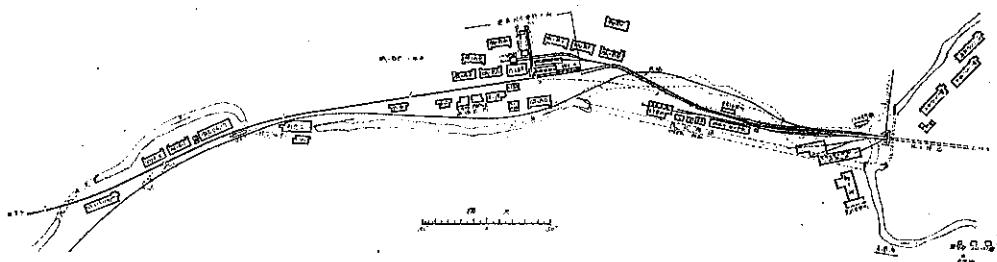


表-2. 主要機械器具表

使用場所	名稱	品 形	稱呼	數 量			使用場所	名稱	品 形	稱呼	數 量			
				仙臺方	山形方	計					仙臺方	山形方	計	
屋外変電所	変圧器	三菱 K.V.A. $11000\text{ V}/3300, 200$	個	3	0	3	充電所	電動發電機	日立 67 H.P.	〃	2	0	2	
	"	$33000\text{ V}/3300, 200$	"	0	3	3		"	30 K.W. 46 H.P.	〃	0	1	1	
開閉所	配電盤		面	8	10	18	水銀整流機	15 K.W.	〃	0	1	1		
	空氣圧縮室	空氣機 インガード C.R. ソルランド 327	臺	1	1	2		攝熱關係器機	{ リフターインガード N-75.	〃	19	17	36	
空氣圧縮室	"	" 446	"	2	1	3	" " " D.W.-64.	"	{ リフターサリベ	蓋	0	12	12	
	"	" 458	"	2	2	4		"	{ リフター金城 N-75.	〃	1	1	2	
電動機	シカゴ ニューマチック 560	"	"	1	1	2	" " " 日興社 N-75.	"	{ リフタード N-75.	〃	1	1	2	
	サリバン	478 H.P.	"	0	1	1		"	{ ジャッキハンマー インガーソル	〃	13	0	13	
電動機	"	100 "	"	6	5	11	" " " S-49.	"	{ ジャッキハンマー インガーソル	〃	0	3	3	
	重油機	" 66	"	1	1	2		"	B.C.R.W 430	〃	0	12	12	
空氣罐	空氣罐 $42'\times 8'-0''$	個	"	2	3	5	" " " 日興社 430 B.C.R.W.	"	{ ジャッキハンマー 日興社 430 B.C.R.W.	〃	0	12	12	
	"	$48'\times 12'-0''$	"	2	3	5		"						

修理工場	旋盤	8'	組	0	1	1		"	ジャッキ ハンマー (サリバン D.P.-331)	"	0	9	9
	"	10'	"	1	1	2		"	ハンドハンマー (足尾式 No. II)	"	5	5	10
	螺旋切機械	1/4"~1"	"	1	1	2		"	ストーパー (アトラス M.A.V.50)	"	3	5	8
	錐機械	20"	"	0	1	1		"	泉式 7½ H.P.	組	2	3	5
	"	24"	"	1	0	1	坑内換氣送風機	"	日立 6 H.P.	"	2	0	2
	砥石機械	14"	"	1	1	2	掘出關係	硝積機	{マイヤースホーレ 一ショベリング マシン	臺	2	2	4
	平削機	20"	"	1	0	1		蓄電池機關車	6 t	"	2	0	2
	"	24"	"	0	1	1		"	4 "	"	0	2	2
	鉛機械	4"	"	1	0	1		土運車	鉄製箱型 側倒式 1.25 m³	幅	81	0	81
	送風機		"	1	0	1		"	1.70 "	"	0	46	46
木工場	電動機	5 H.P.	"	1	1	2		"	鉄製鍋型 側倒式 1.25 "	"	0	40	40
	丸鋸	36"	"	1	1	2	覆工關係	コンクリートミキサー	14 S, 10 H.P.	組	2	2	4
	平削機		"	1	1	2		クラッシャー	ジョウ 15 H.P.	"	1	0	1
	砥石機械	8"	"	1	1	2		"	25 H.P.	"	0	1	1
	電動機	20 H.P.	"	1	1	2		電動ホイスト	25 H.P.	"	1	0	1
	"	5 "	"	1	1	2		"	20 "	"	1	1	2
鑿堪工場	鉛齒立機	12 "	"	0	1	1		"	6.5 "	"	4	4	8
	オイル ファー・ネス	サリバン G.F.-I	"	2	2	4		トロリー	コンクリート 運搬用	幅	45	30	75
	ドリルシャー・ブナー	サリバンクラス A	"	2	1	3		ガソリン 機關車	7 t	臺	0	2	2
	ドリルシャー・ブナー	日興社	組	0	1	1		蓄電池機關車	6 t	"	1	1	2
	グラインダー		"	1	1	2		鉄製鍋	0.23 m³	個	0	70	70
								"	0.04 "	"	320	0	320

5. 掘鑿及覆工

掘鑿は凡て機械掘とし図-13. の如く底設導坑により上部開整式と新填國式とを併用した(図-14)。

図-13. 掘鑿順序

上部開整式

新填國式

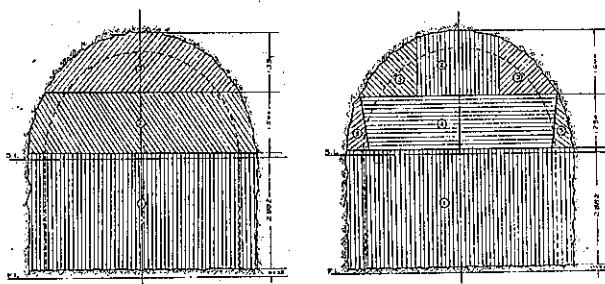
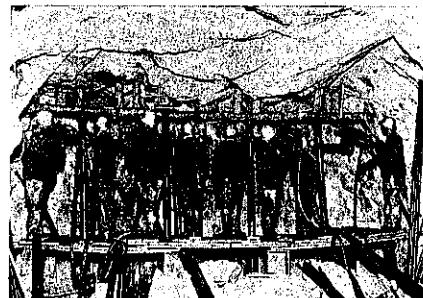


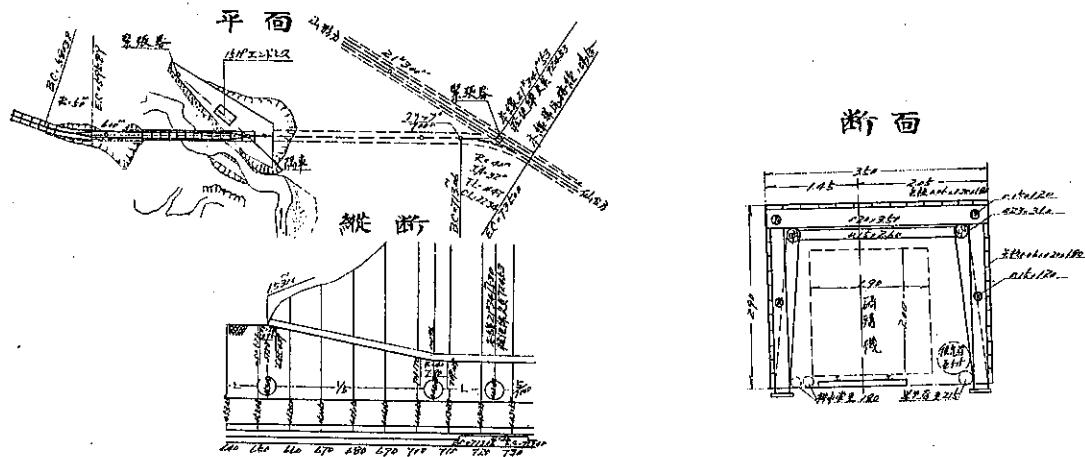
図-14. 底設導坑壁岩



仙臺方は坑口より掘鑿に着手したが、山形方に於ては隧道南側渓谷の中腹を縦つて延長約 600 m の迂廻軽便線を造り坑口より 510 m 奥の本隧道面へ延長 71 m, 角度 32°, 勾配下り 1/5 の横坑を設け、仙臺方に向つて掘鑿を

始めた。横坑と坑口間 510 m の掘鑿は横坑以奥と無関係に主として坑口より掘鑿し、湧水に依る支障無い程度に横坑口より下り勾配に向ひ逆進もした(図-15. 参照)。

図-15. 横坑



底設導坑の加背は複線を布設し得る最少限度で、仙臺方は $3\text{m} \times 2.8\text{m}$ (軌間 61 cm), 山形方 $4 \times 2.8\text{m}$ (軌間 76 cm) として掘鑿し始めたが、仙臺方では土運車(図-16, 17. 参照)の損じ並に軽便線の不陸に依る傾斜の爲、支保工を要する處では $3\text{m} \times 2.8\text{m}$ では複線困難の爲 $4\text{m} \times 2.8\text{m}$ とした。

導坑は處女岩で切壠より工費が高くなるから、導坑と切壠の工費を平均する爲には、手掘手積の場合は出来る丈け断面の小さいが良いのであるが、總て機械化した現今にては断面を小さくする事は餘り得策でないから次の諸

図-16. 鉄製土運車

(仙臺方使用のもの)

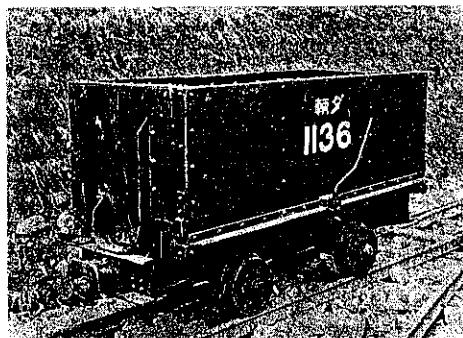
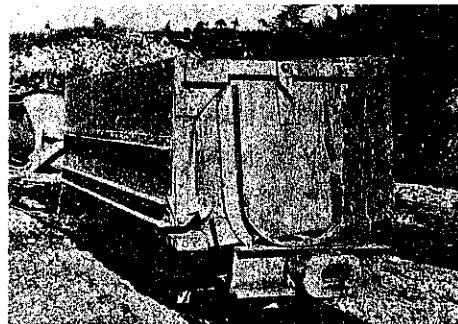


図-17. 鉄製土運車

(山形方使用のもの)



種の點を考慮して兩口共幅は側壁覆工背面迄の全幅即ち 5.2m とし高さは前同様 2.8m とした。

(1) $4\text{m} \times 2.8\text{m}$ の加背では覆工厚 20 cm の場合各側 60 cm 穴土平を返さねばならぬ。此の爲運搬線路を遮断され露出に支障を來すのみならず、流水を妨げ土平作業區間以奥の作業能率が低下する。尙土平爆破の爲砲棚が破損し送電線、電話線及送氣管の故障が多い。坑内換気管は出来る丈け切端に接近したいが、土平作業區間にて往々にして爆破に依る破損の爲遮断され勝ちで遂には覆工終端にて換気管を打切る事となる。覆工進行は土平の進行に支配され、此の如き状態で土平が遅延勝ちなれば覆工も遅れ導坑切端と覆工の距離が長くなり、之は不

健康勝ちな坑内作業区間が長くなる事である。

(2) 溝水多量の場合には施工中の排水に少からず苦心し遂には排水坑の必要に迫られる事もある。長大隧道では相當量の溝水を豫想せねばならぬが、排水坑を設くる程の水量ではなく、と言つて7~8個の溝水をその儘放流すれば少からず支障を來すのである。故に長大隧道では出来るだけ切端に接近して永久的排水溝を設置すべきである。

(3) 工期は地質、使用機械、労働者の技能、諸材料の調達輸送の難易、気候及事故其他の故障等諸種條件に依り変化するもので、極端に工期の短縮は不可能である。一般に工期を短縮する爲には工費の増大を來すのであるが、竣工後直ちに營業開始して収益が上る鉄道隧道に於ては工期短縮の爲早く效力を發生する事になり、工費の増大と併せ考慮せねばならぬ。直接坑内に必要な直接費用と坑外の諸機械の運転其の他の経常費即ち間接費用の割合は1:2.5である。間接費用の内には工期短縮に依る作業箇所増大等には餘り關係無く、工事施工期間中殆ど一定の費用を要するものが多いから工事着手後は可及的工期の短縮を計る様完成を急ぐは工費減少を來す所以である。

本隧道工事に於て現在の設備にて1ヶ月豫定より早く完成すれば間接費用が兩口併せて最小20,000円の節減

表-3. (a) 仙臺方各月に於ける底設導坑進行状態

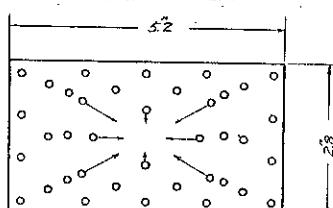
年 月	進 行		発 破 回 數		ダイナマイト 使用量 (1m ³ 當り)	湧 水		記 事
	1日平均	1日最大	1日平均	1日最大		坑口に於 ける量	状 況	
10. 3	3.6	4.4	2.8×3.0	3	0.95	0		3月18日着手
4	4.4	5.6	2.8×3.5	3	0.97	0		
5	4.5	6.8	"	3	1.07	0.2		
6	3.8	4.8	"	2.5	0.82	1.3	切端より絶えず 湧水	
7	5.8	8.3	"	3.5	1.28	1.3		
8	5.3	7.1	"	3.5	1.89	1.3		
9	5.2	7.7	2.8×4.5	3.5	1.81	1.3		
10	4.3	5.7	2.8×5.2	3	2.09	2.2	切端より絶えず 湧水	
11.	3.9	5.3	"	2.5	2.11	2.5	"	
12.	5.0	6.0	2.8×4.0	3	1.99	2.8		
11. 1	5.1	7.1	"	3	1.84	3.0		
2	4.9	6.4	"	2.5	1.56	4.0	切端より少量の 湧水	
3	4.9	6.7	2.8×5.2	2.5	1.62	6.0	切端1ヶ所 約1.3個の湧水	
4	4.9	6.0	"	3	2.15	6.8		
5	4.2	6.2	"	2	1.58	7.3	切端より少量の 湧水	
6	4.1	5.5	"	3	1.75	7.6	"	
7	5.6	8.0	"	3	2.04	5.5		
8	7.2	9.0	2.8×5.2	4	1.51	5.0		
9	7.9	8.3	"	4	1.55	4.6		9月8日貫通
全平均	1日 4.9m	最大 9.0m						

表-3. (b) 山形方各月に於ける底設導坑進行状態

年 月	進 行		加 背	發 破 回 數		ダイナマイト 使用量 (1m ³ 當り)	湧 水		記 事
	1日平均	1日最大		1日平均	1日最大		坑口に於 ける量	状 況	
10. 5	m 4.0	m 5.0	m 2.8×4.0	回 2.7	回 3	kg 1.08			4月1日横坑着手 5月17日本導坑着手 坑口より510m間を除く
6	5.3	6.7	〃	3.3	5	1.22			
7	5.4	7.8	〃	3.7	5	1.10			
8	6.6	8.7	〃	3.8	5	1.49			
9	6.6	9.3	〃	3.5	5	2.19			
10	6.3	8.6	〃	3.5	5	1.50			
11	6.7	9.0	〃	3.4	4	1.85			
12	5.6	7.9	〃	3.2	4	1.44			
11. 1	4.1	6.9	〃	2.5	4	1.95			
2	3.0	5.6	2.8×5.2	2.1	4	1.46			
3	5.0	7.1	2.8×4.0	3.5	5	1.31			
4	5.0	6.6	〃	3.2	5	1.42			
5	5.1	7.7	2.8×5.2	3.4	5	1.46			
6	5.3	6.4	〃	3.6	5	1.85			
7	5.2	6.3	〃	3.2	4	1.74			
8	6.9	9.6	〃	4.1	5	2.14			
9	5.5	9.4	〃	2.8	5	1.47			9月8日貫通
全平均	一日 5.5m	一日最大 9.6m							

となる。故に導坑貫通後出来る丈け早く覆工完成する様努力せねばならぬ。その爲には導坑切端と覆工終端の距離を出来る丈け詰める事が肝要である。

以上の如き諸種の點を考慮して導坑加背を覆工背面迄の全幅とし始めの豫想は幾分掘鑿進行が鈍るも他の特點を以て之を補ふに充分であると思考したが、其の結果は豫想を裏切り進行は鈍らず豫想以上的好結果となつた。表-3. は兩口の進行状態を示したものである。

図-18. 道 坑 穿 孔 図
(孔数 38 箇の場合)

底設導坑には鑿岩機インガーソル N 75 を 3 台～4 台を堅コラムに据付け 24 孔～42 孔鑿孔した。ダイナマイトは櫻印にて導火線を使用し、孔の深さは 1.8 m が最能率良く、孔の配置は 図-18 の様である (38 孔の場合)。礫積は凡て礫積機に依つた (図-19, 20. 参照)。

切削の礫は礫棚より漏斗によるか又刃ね上げの手積に依り、積終つた土運車は數輛を 1 列車に編成し、蓄電池機関車にて礫捨場に搬出した。支保工は大体枝梁式で (図-21 参照) 導坑支保工の転木はその儘大引に使用する事とした。信號場の掘鑿は同區間を普通個所の断面に切削げたる後に設置が決定した爲、最後に施工する事とし、その掘鑿順序は 図-22、支保工は 図-24. に示してある。

覆工は坑口のコンクリート混合所にて混合したるコンクリートを坑内に運搬し、小型ホイストにて填充場所にて礎棚上のコンクリート運搬線上に巻き上げ所要個所に配給し、凡て場所詰とした。型枠は窓拱コンクリート用は両口共鉄製(図-23. 参照)、側壁コンクリート用は現場の状況に依り仙臺方は鉄製、山形方は木製とするを得策とした。巻厚は仙臺方は大部分 20 cm の風化止め程度の處多く、山形方は 30 cm 以上の處が多かつた。側壁コンクリートは地質に依り切抜きとした。覆工の進行状態は表-4 の様である。

図-19. 磨 穗 機 (1)

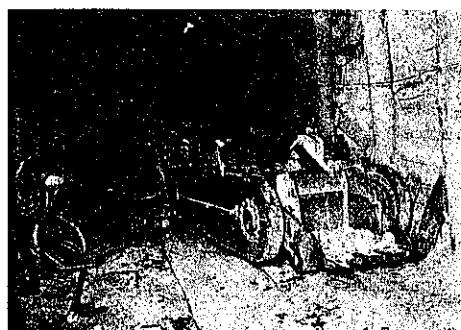


図-20. 磨 穗 機 (2)



表-4. 覆工の各月に於ける進行状態

年 月	側壁コンクリート		窓拱コンクリート		記 事
	仙臺方 (m)	山形方 (m)	仙臺方 (m)	山形方 (m)	
10. 7	20.4				
8	93.0				
9	118.8		39.6		
10	135.3	202.8	128.6	6.0	
11	156.5	204.2	168.6	206.0	側 壁 コンクリート 仙臺方 7 月 15 日着手 山形方 10 月 14 日 ハ
12	158.5	103.0	229.4	144.0	寄 拱 コンクリート 仙臺方 8 月 29 日 ハ 山形方 10 月 26 日 ハ (山形方信號場區間を除く)
11. 1	114.6	38.0	115.3	130.0	
2	100.6	0.	173.6	0.	
3	173.4	111.8	154.9	142.0	
4	115.2	171.2	131.0	97.6	
5	115.2	291.8	110.7	279.0	
6	180.6	197.4	144.2	195.0	
7	300.9	206.8	273.8	181.0	
8	81.0	162.1	177.7	224.7	側 壁 コンクリート 仙臺方 11.19 終了 山形方 11.28 ハ
9	93.0	210.6	52.9	155.3	
10	293.3	373.3	266.5	369.5	窓 拱 コンクリート 仙臺方 11.25 ハ 山形方 12.8 ハ
11	180.8	335.8	265.2	376.0	
12				97.5	

圖-21. 支保工

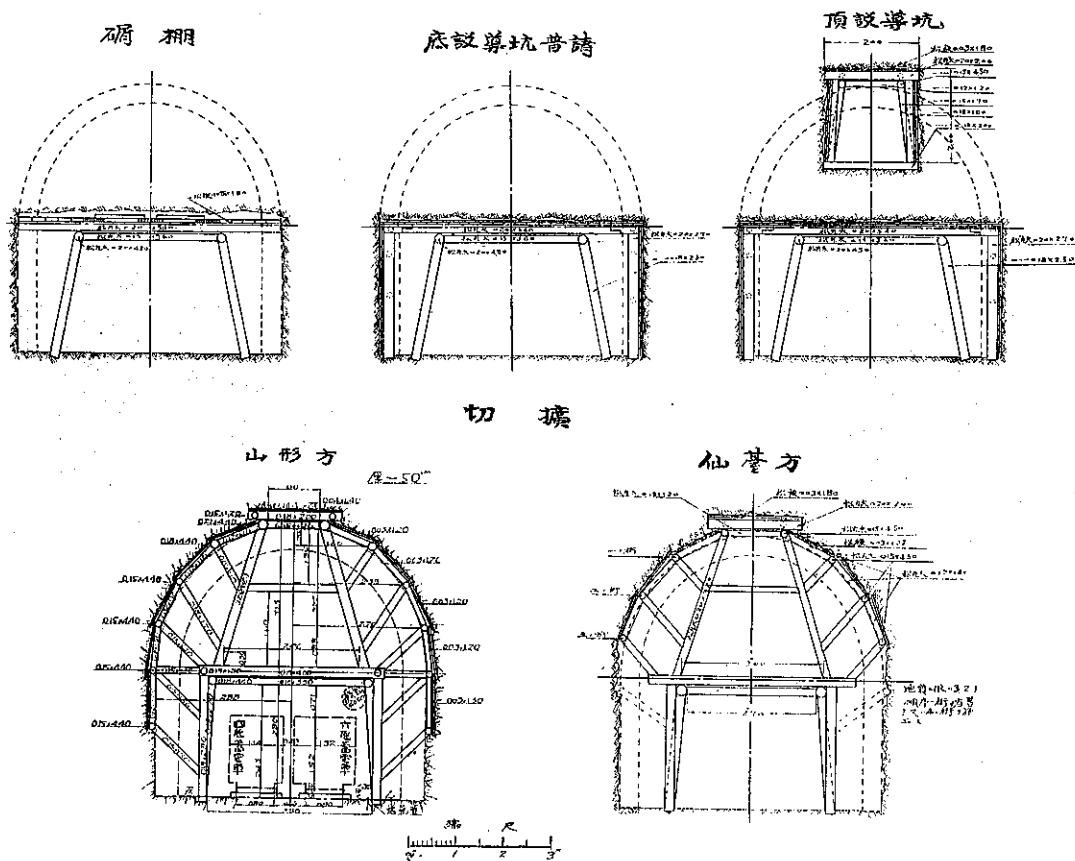


圖-22. 信 號 場 掘 鑿 順 序

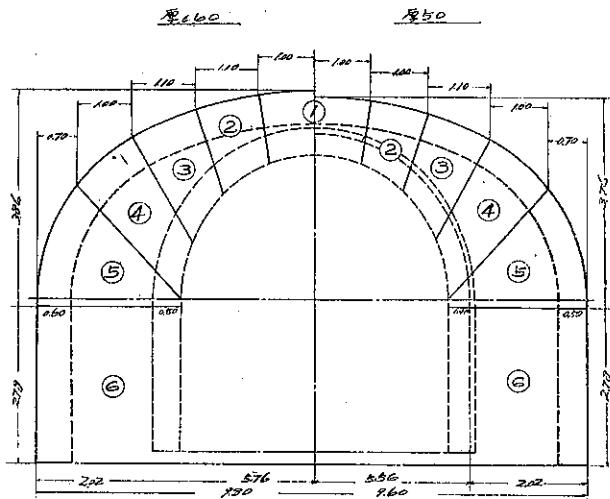


図-23. 突拱コンクリート施工

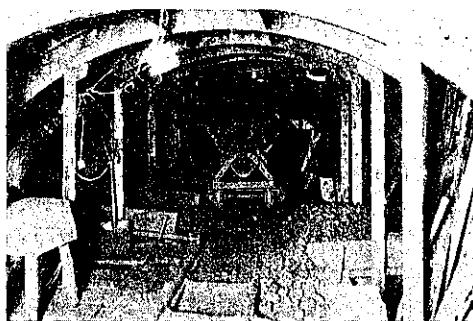


図-24. 信 號 場 支 保 工

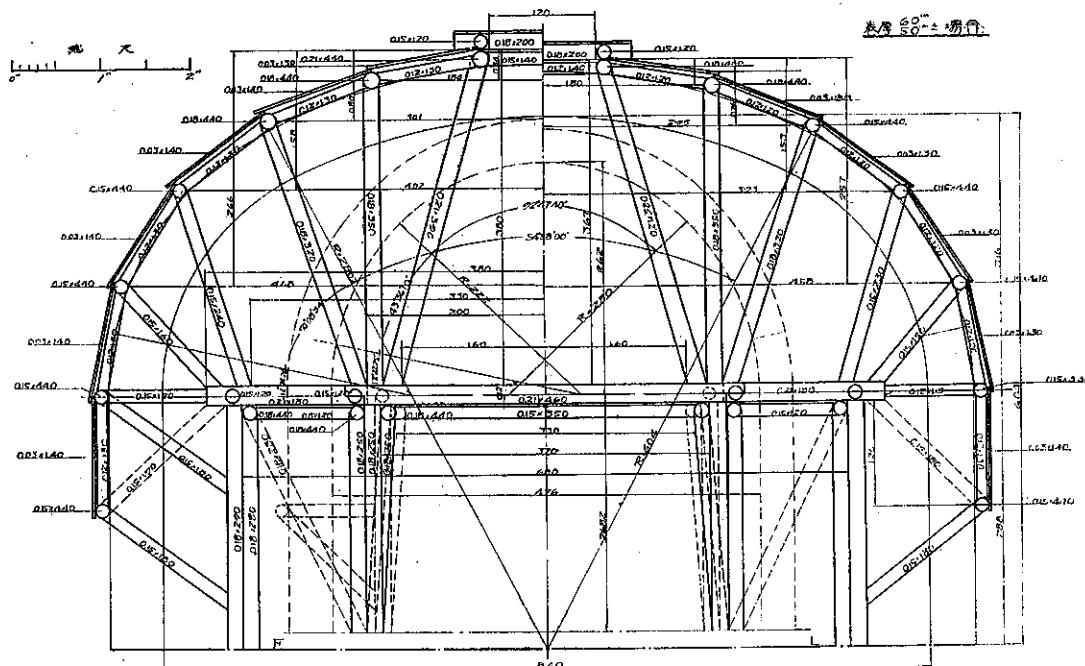


表-5. 主なる工事用材料 (昭和 11. 12. 31. 現在)

品名	仙臺方		山形方		計		記事
	数量	金額	数量	金額	数量	金額	
セメント	袋 kg 53 478 67 556	円 59 024 55 761	袋 kg 70 497 72 160	円 80 719 59 512	袋 kg 123 975 139 716	円 139 743 115 273	各部上欄の数字は無代價決算品
ダイナマイト	kg 1 543	892	kg 6 815	743	kg 8 358	1 635	
錐 鋼	kg 23 780	12 500	kg 15 261	8 365	kg 39 041	20 865	
木 材 類		663 72 606		284 130 722		947 203 328	
電 気 用 品 (電球、絶縁線を含む)		10 865 27 269		26 727 48 387		37 502 75 656	
機 械 部 分 品		5 951 59 617		1 501 38 227		7 452 97 844	
其 他 (雷管、導火線、砂、油類) 作業用具、類品		206 436 164 455		157 362 198 580		363 798 363 035	
計		224 807 451 232		186 617 564 512		411 424 1 015 744	

昭和 11. 12. 31. 現在の工費は表-6, 7. の様である。同期迄に信號場區間を除き他は凡て竣工して居る。

表-6. 工費 (昭和 11. 12. 31. 現在)

費目	km 仙臺方 (2.432)		km 山形方 (2.929)		km 計 (5.361)		記事
	金額	1 m 当り	金額	1 m 当り	金額	1 m 当り	
直 接 費	円 15 873 347 377	7 142	円 23 277 409 723	8 140	円 39 150 757 100	7 141	各部上欄の数字は無代價決算品
間接費	設備費 150 591 84 057	62 35	128 273 130 482	44 45	278 864 214 539	52 40	
	経常費 44 775 531 128	18 219	29 947 549 968	10 188	74 722 1 081 096	14 202	
關聯費	13 568 246 621	5 101	5 120 279 436	2 95	18 688 526 057	4 98	
計	224 807 1 209 183	92 497	186 617 1 369 609	64 468	411 424 2 578 792	77 481	

註：直接費……各工事種目に直接賦課出来る費用。

間接費……設備費及運転経常費等で各工事種目に直接賦課出来ず適當に按分分布すべき費用。

關聯費……鉄道会計科目分類上の隧道費以外の諸費用。

表-7. 工費内訳 (昭和 11. 12. 31. 現在)

費目	仙臺方		山形方		計		記事
	金額	1 m 当り	金額	1 m 当り	金額	1 m 当り	
労力費	円 391 574	161	円 424 011	145	円 815 585	152	各部上欄の数字は無代價決算品
物品費	224 807	92	186 612	64	411 424	77	
其他	451 232	186	564 512	193	1 015 744	189	
(請負費、給料、警察費) (電力費、修繕代)	366 377	150	381 086	130	747 463	140	
計	224 807 1 209 183	92 497	186 617 1 369 609	64 468	411 424 2 578 792	77 481	