葛野川発電所向け 500kV CV ケーブルの納入

Installation of 500kV XLPE Cable for Kazunogawa Hydro Power Station

鈴木 章 [*]	中村信二 ^{*2}	松田守晃 ^{*3}	田中 洋 ^{*4}
Akira Suzuki	Shinzi Nakamura	Moriaki Matsuda	Hiroshi Tanaka
塩満正明 ^{*5}	平賀清秋 ^{*6}	足立潔美 ^{*5}	平塚勝義 ^{*5}
Masaaki Shiomitsu	Kiyoaki Hiraga	Kiyomi Adachi	Katsuyoshi Hiratsuka
松田和彦 ^{*4}	八木正史 ^{*4}	須藤彰久 ^{*7}	菅原君二 ^{*8}
Kazuhiko Matsuda	Masashi Yagi	Akihisa Sudoh	Kunji Sugawara

概 要 東京電力(株) 遠野川発電所は,完成後,最大出力が160万kWとなる我が国最大級の純揚 水発電所であり,現在 期分(40万kW×2台,ケーブル1回線)の新設工事中である。

このうち古河電工(株)は,1,2号機用でEMJ及び水平EBG等新技術を適用した,500kV CVケー ブルを平成10年11月,無事故無災害で布設,接続工事を完了し,耐圧試験も終了した。

本線路は,発電所の構内連絡ケーブルとして過去に例を見ない亘長約2300mもの長尺線路で,輸送 上の制約から中間に絶縁仕様の接続部 EMJ を設けている。本線路は新京葉豊洲線と基本的な設計思 想,施工条件は同一であり,蓄積された技術,技能が反映されている。また発電所の環境に整合した施 工については、社内で実規模の実証試験をトレーニングをかねて実施し電気試験を含めすべて問題がな いことを確認し,現地施工にこの知見を反映させ完工したものである。

なお本設備は,平成11年12月から営業運転が開始される予定である。

1. はじめに

葛野川発電所は、電力需要想定に対する供給力を確保するた め,山梨県大月市七保町に計画され,完成後は我が国最大級の純 揚水発電所となる。現在1,2号機 ケーブルは1回線 が建設中 であり、今後3、4号機 ケーブル1回線 の建設が予定されてい る(図1参照)

出力は1号から4号まで40万kW/機で最大出力は160万kW で平成11年12月40万kW,平成12年7月40万kW,その後 残り80万kWの運転開始を予定している。

古河電工は,このうち1,2号機用構内連絡ケーブルとして,6 組の終端接続箱(水平EBG3組を含む),3組の押出し型モール ド中間接続箱(EMJ)を含む 500kV 1 × 1000mm² 難燃 XLPE (CV)ケーブル約7000mを受注した。古河電工にとって500kV の低減絶縁 CV ケーブル, EMJ 及び水平型 EBG を含む線路の 納入は,初納入である。

実現に当たっては,ケーブル,中間接続部(EMJ)及び終端接

* 東京電力(株)建設部水力電気グループ

- *2 東京電力(株) 葛野川水力建設所第二工事事務所電気グループ
- *3 東京電力(株)地中送変電建設所地中送電技術グループ
- *4 電力事業部地中線技術部
- *5 電力事業部電力技術部
- *6 電力事業部電力製造部
- *7 電力事業部第二品質保証部
- *8 電力事業部地中線部

続部(EBG)については平成元年から基礎研究,開発研究,長尺 ケーブルの製造技術,出荷試験技術,施工技術を含めた総合的な 信頼性検証 施工品質管理技術 を目的とした長期課通電実証研 究,現地検証試験等を実施し現地適用技術の確立が確認された。

研究成果を受け東京電力では,世界初の都内導入長距離大容 量の線路である新京葉豊洲線に適用が決定され,平成8年から 当社も参画し建設中である。一方葛野川発電所向けとしては,先 行の新京葉豊洲線の成果を全面的に反映すると共に現地施工環 境に整合した施工条件の検討改良を加え,社内で実規模の試験



図 1 発電所位置 Location of power station

を実施し性能確認後現地施工に臨んだ。

ここではケーブル,付属品,工事工法等について紹介する。

2. 線路概要

本線路は,図2に示すように地下発電所側GIS(水平EBG)から屋外GIS(正立EBG)を結ぶ亘長約2.3kmの全長トンネル内相間離隔並列布設方式で,途中で中間接続部(EMJ)を設けている。ルートの全長は連続9%勾配,高低差が190mでケーブルは落下物の心配がなく防災防食シースを採用したことによって,支持架台上に露出した状態で変曲点クリート拘束のスネーク布設方式を採用した。

更に完成後の不具合時の対策として接続余長を各接続部の近 傍に設ける設計とした。

今回の施工条件の特徴は,連続9%勾配及び仮設換気内での 布設及び雷発生時の停電が予想される等非常に厳しい条件下で の施工であった。

3.1 ケーブルの構造

本線路のケーブル構造を表1及び図3に示す。

本線路は山間部に布設されるため,輸送ルート上には狭隘 (きょうあい)な個所及び高さ制限のある個所があり,従来より 発電所構内連絡用の500kV CVケーブルとして使用実績のある 絶縁厚 32mm 仕様のケーブルではハンドリング性が悪いため, コンパクトでEMJとの整合性も確認されている,長距離線路用 として開発された低減絶縁厚27mm仕様のケーブル¹⁾を適用し た。

3.2 ケーブルの製造及び品質管理

500kV CVケーブルの性能支配要因は異物であり、ケーブル 製造においては表2に示す対策を実施している。

本線路は,1スパンの最大長が約1200mであるため,当社の 長尺製造設備を活用した2スパン連続製造(2400m連続押し出 しを実施した。また,防食層耐電圧試験は,水中スパーク試験 にて実施した。

本線路に納入するケーブルは工場出荷試験を実施し,表3に 示す良好な性能を有することを確認した。 3.3 接地設計

前述のとおり,ケーブル亘長は約2300mであり,全長を1回 で輸送することが不可能であるため,中間接続部を1個所設け ることとし,また,シース誘起電圧の検討及び竣工試験時の部分 放電試験を考慮して中間接続部はIJ(絶縁接続部)とした。

ケーブルシースの接地方式は,中間接続部にて分割した片端 接地方式2区間とした。また,併設される通信ケーブル等への誘 導電圧を低減するため,IV 500mm²の平行地線を設置した。本 線路が布設される地域は,エネルギーが大きい長波尾の雷が想 定されるため,EMTPを用いた各種サージの検討を行い,ケー

表1 ケーブル構造表 Structure of cable

記号		-	CAZV-F
公称電圧		kV	500
線心数		-	1
	公称断面積	mm ²	1000
導体	形状	-	分割圧縮円形
	外径	mm	38.0
内部半導電層層	う	約mm	2.0
最小絶縁体厚る	ž	mm	27.0
絶縁体外径(参	参考)	mm	102.0
外部半導電層厚さ		約mm	1.0
クッション層厚さ及び遮蔽層厚さ		約mm	3.0
アルミ被厚さ		mm	2.8
防食層厚さ		mm	6.0
仕上り外径 (参考)		mm	141
概算重量		約kg/m	25.0
直流導体抵抗(20)		/km	0.0187
絶縁体絶縁抵抗(常温)		M · km	4,000
防食層(防災))絶縁抵抗(20)	M · km	1
静電容量		µ F/km	0.17

表2 各性能支配要因の製造品質管理の考え方 Manufacturing quality control of each performance 'governing factor

性能支配要因	製造品質管理と歯止めの考え方		
異物	入れない	押出機スクリーンメッシュ目開き	
	入っていない	全量樹脂検査装置によるモニタ	
	入っていない	スライス検査(先口,後口)	



ブル防食層保護装置 , 絶縁筒保護装置 , 接地線及びアレスタボン ド線の選定を行った。

4. 接続部

4.1 接続部の性能

本線路に納入した接続部 終端接続部,直線接続部)の性能を 表4に示す。

4.2 直線接続部(EMJ)

4.2.1 EMJ の設計

直線接続部は,先に開発された500kVCV用EMJ³⁾の設計を 踏襲した。

(1)設計EL

・補強絶縁体 設計 EL:AC 27kV/mm, Imp 60kV/mm

・外導処理部 設計 EL:AC 27.6kV/mm , Imp 57.5kV/mm

(2)異物,ボイド,突起の有害レベル

絶縁体中の異物,ボイド及び半導電層の突起は,トリー発生の 元となる可能性が大きいため,それぞれの許容寸法を算出し管



図3 ケーブル断面図 Cross-section of 500kV XLPE 1 × 1000mm²

Test results of cable at works			
項目	規格値	成績	
絶縁体出荷耐電圧試験	465kV×15分	良好	
编 绿休出荷	検出感度5pC以下において		
部分放電試験	出荷耐電圧試験時に検出さ	良好	
	れないこと		
防食層雷インパルス	00kV × 3 回	白灯	
耐電圧試験	-90KVX5回		

表3 ケーブルの工場出荷試験成績 Test results of cable at works

表4 接続部の主たる性能 Parformance of access

Performance of accessories (EMJ and EBG)

		直線	終端
項目	特性値	接続部	接続部
		(EMJ)	(EBG)
商用周波長時間耐電圧	970kV, 1時間		
雷インパルス耐電圧	±1970kV, 3回		
	AC 475kV, 30日		
長期性能	RT~90 , 25サイクル		
	RT~105 , 5サイクル		
気密特性	590kPa, 30分 (ゲージ圧)	-	
内圧耐荷重特性	440kPa, 30分 (ゲージ圧)	-	
ケーブル遮へい層間	65kV, 3回, RT, 負極性		
雷インパルス耐電圧			
水密特性	98kPaの水圧,1時間以上		-

理値を次のとおり定めた。

金属異物·突起:管理値 100 µ m 以下

繊維異物:管理值2mm以下

ボイド:規格値25 µ m 以下(注)

(注)ボイド管理は押出し工程,及び架橋工程のプロセス制御 で行う。

4.2.2 EMJ の構造

本EMJの構造を図4に示す。

4.2.3 施工条件

(1)押出し条件

予熱時に内導表面,ケーブルペンシリング部及びケーブル表 面の温度がボイド抑制条件を満足するような温度制御を実施す る。更に,押出し終了時における金型内圧力を管理しボイド抑制 を行う。

(2)架橋条件

架橋管内の圧力管理,及び各部の温度管理を行いボイド抑制 を行う。

4.3 ガス中終端接続部(EBG)

4.3.1 EBG の構造

本EBGの構造は,主絶縁にシリコン絶縁油を使用し,遮へい 層の電界制御方式として,エポキシベルマウス併用油浸ストレ スコーン方式を採用している。本EBGの構造を図5に示す。

また,当発電所では,地下発電所におけるケーブル及び機器 設置スペースを縮小する方向で設計がなされており,特徴とし てトンネルから水平に引き出されたケーブルを直接機器へ接続 するために水平接続が可能な構造のEBGを新たに開発した。構 造を図6に示す。

なお,本書では,取付け方向によって異なる構造のEBGがあ るため,便宜上前者を正立型,後者を水平型と称すこととする。 4.3.2 水平型 EBG の設計

(1)基本構造

基本構造は,正立型の構造を踏襲した。

(2)油圧補償

正立型で使用している「内蔵型リザーバタンク」は,内蔵され るベローズタンクの摺動性能が,ベローズのたわみ」により阻 害されることが懸念されたため,より安全を考慮してセル油槽 を用いた「タンク別置」方式とした。

(3)ケーブル「たわみ」対策

本接続部の内部ケーブル全長は,約3m程度あり,かつ内部 絶縁材料の外径と,エポキシ碍管内径に比較的大きなクリアラ ンスがあるため,内部絶縁材料の自重や熱伸縮により内部ケー プルにたわみが生じ,内部絶縁材料の歪みによる性能低下が 懸念された。

本接続部では,エポキシ樹脂製スペーサーをこのクリアラン ス部に挿入することにより「たわみ」を抑制する構造を有してい る。この性能については,工場内で実施された長期課通電試験 (475kV・1ヶ月)にて検証されている。

(4)その他

水平で使用するため,取付金具に注油コネクタを上下に配置 する構造を採用した。



Cross-section of horizontal-EBG

5. ケーブル布設工事

5.1 ドラム輸送

ケーブルドラムは,つば径3.2m,幅8.1m,巻付け長1184m, と大型となり,当社千葉工場より陸上輸送する際には,輸送制限 よりつば部を一部着脱式とし,布設拠点となる葛野川発電所屋 外開閉設備)まで運搬した。(写真1参照)

5.2 ケーブル布設

ケーブルの布設は屋外開閉設備~地下発電所間2スパン・6条 を行った。布設方式は,ケーブルが超長尺であり布設拠点が屋外 開閉設備側の限られたスペースで行うことから,トラバース機 構付きケーブル送出装置を使用し,ケーブルたるみを防止する ため常時ブレーキを掛けながらホーリングマシンにて延線した。

また,ドラムトラバースについては,ホーリングマシンの許 容入線角度以内に入るようタッチローラ及びリミット制御装置 を併用しドラム移動制御を掛けながら,安定した布設を行った。 (図7,写真2,3参照) 5.3 スネーク布設

ケーブルは,連続傾斜9%勾配)であることから滑落防止や ケーブルの熱伸縮を考慮したスネーク布設方式を採用した。ス ネーク布設後の状況を写真4に示す。

6. 接続工事

6.1 ガス中終端接続部(EBG)の施工技術

500kV対応技術と,水平型EBGの接続技術を以下に示す。 6.1.1 500kV対応技術

正立型は屋外開閉所,水平型は地下の変圧器室に設置した。施 工時期が屋外において梅雨時,地下において他作業による粉塵 の発生もあり,施工環境に充分配慮した区画ルームを作成し,組 立てを行った。

500kV対応技術として、(a)内部半導電層のモールド部のボイ ド発生防止(写真5参照)、(b)外部半導電層の端部と絶縁体境界 部では表面平滑化,により電気性能の向上を計った。

葛野川発電所向け500kV CV ケーブルの納入







写真1 ケーブルドラム輸送 Cable drum transportation



写真2 地上部ケーブル布設 Cable laying on ground

6.1.2 水平 EBG の施工技術

水平EBGの場合,正立EBGと比し,碍管(350kg)のケーブ ルへの挿入方式,碍管挿入時のケーブルのたれ防止,及びそのと きの異物の付着防止が重要な課題であった。

これらの実施のために,位置決めが精密かつスムーズに行え, 上から吊る作業を一切無くすことにより異物の発生・混入を未然 に防止した組立てを実施できた。その具体的内容を写真6に示 す。

(1)調整台車の開発

接続作業時に,碍管を確実に差し込むため,微調整上下・左



写真3 洞道内ケーブル布設 Cable laying at tunnel



写真4 洞道内スネーク布設 Cable snaking at tunnel

右・回転)が容易にできる調整台車を開発した。

(2)導体保持治具の使用

導体保持治具を導体引出し棒に取り付けて接続することで, 碍管組立時のケーブルのたれを防止した。

(3)組立てガイド棒の使用

取付底板に組立てガイド棒を取付け,下部取付け金具のボル

ト穴と合わせながら組み立てることでスムーズに行えた。 6.2 中間接続部(EMJ)の施工技術

500kV対応技術と, 葛野川発電所対応技術を以下に示す。 500kV EMJは,現在,新京葉豊洲線で施工中であり,基本工法



写真5 モールド作業 Molding



写真6 水平 EBG の施工技術 Installation technologies for horizontal EBG

は同じであるが,導体サイズが新京葉の2500mm²に対し, 1000mm²と細いことで施工条件等の再確認を行った。また,工 場で現場を模擬した作業環境で施工確認を行い,その後,実線路 の組立てを行った。

6.2.1 500kV 対応技術

施工環境は,異物管理を徹底し,クリーンルームの高レベル化 を計り,更に,異物の排除を目的とした検査装置を開発し,適用 した。写真7,8に装置外観を示す。

(1)全量異物樹脂検査装置の開発

押出し樹脂をレーザで走査し,異物検出をする装置を開発した。これにより,押出し樹脂の健全性の確認を可能にした。

(2)IP用撮影装置の開発

X線フィルムの代わりに IP(Imaging Plate)を使用することで,高感度・自動画像判定を行った。IP用撮影装置を開発することで,撮影条件の安定化・効率化を可能にした。

6.2.2 葛野川発電所対応技術

ケーブル布設トンネルは,地下発電所への換気路としても使われているため,常に風速3~4m/sの風が吹いている。また,9% 勾配の傾斜地であり,この中で,安定した環境を作ることが必要であった。更に,組立て時期が夏期であったため,雷,台風による停電を考慮した対策をとった。

(1)防風対策

塩ビスレートで覆い,外壁を作り,その中にクリーンルーム を作成した。風上では,構造を舟形にし,風圧力を分散させ,防 災シートでこの部分を覆い,裾すそ)の部分を目張りすること



写真7 全量異物樹脂検査装置 Inspection system for foreign inclusions in polyethylene



写真8 IP 用撮影装置 IP inspection system

で,風の巻き込み・侵入を防止した。その結果,外部環境に影響 されない安定した,クリーンルームが作成できた。

(2)傾斜対策

接続を水平で行える足場を作成することで,9%勾配の傾斜地 による影響を無くした。

(3)停電対策

雷,台風による停電対策として自動起動の発電機を据え付け た。

7. 試験

7.1 試験条件

高周波同調方式を適用した部分放電測定試験を,日時を変え て2回実施した。1回目は,絶縁耐力試験時に各相ごとに1.1E/ 10分間の試験を実施した。2回目は,試充電試験時に三相一括 のうえ試充電電圧/3.5時間の試験を実施した。

7.2 測定回路

測定点近傍へローカルステーション(屋外EBG測定用・EMJ 測定用・発電所側EBG測定用)を設置のうえ,測定信号を光変 換して,マスターステーション(葛野川水力発電所坑内)にて,一 括監視を行った。(図8参照)

各絶縁接続部表面に取り付けた箔電極から,1~50MHzの全 周波数帯域をマスターステーションまで光伝送することでノイ ズ識別,測定周波数の変更等が容易に行えるとともに,光双方向 通信によるマスターステーションからの測定相切り替え,模擬 パルス注入を実施できる回路とした。



表5 部分放電試験 測定周波数及び検出感度 Measurement frequency and detect sensitivity of PD test

1回目	屋外EBG			
	黒相	赤相	白相	
測定周波数	20.0	21.0	21.5	
検出感度	1.8	1.8	1.6	
1 🗇 🖯		EMJ		
1回目	黒相	EMJ 赤相	白相	
1回目 測定周波数	<u>黒相</u> 23.1	EMJ 赤相 23.2	白相 23.1	
1回目 測定周波数 検出感度	<u>黒相</u> 23.1 1.9	EMJ 赤相 23.2 2.1	白相 23.1 2.6	

1回目	発電所側EBG		
	黒相	赤相	白相
測定周波数	21.2	23.2	21.2
検出感度	1.0	0.9	0.9
		•	

2回目		三相一括	
	開閉所	EMJ	発電所
測定周波数	21.5	23.1	24.4
検出感度	6.5	4.3	2.4

7.3 試験結果

葛野川発電所1号500kV CV ケーブル測定結果は1回目及び 2回目ともに良好であった。おのおのの測定周波数 MHz 及び 検出感度(pC)を表5に示す。

8. おわりに

葛野川発電所向け500kV CVケーブルの現地据付け工事は平 成10年11月無事故無災害で完了した。

500kV CV が基礎研究から実用化迄約10年経過し,本年12 月に営業運転が開始される予定である。今後,現在併行実施され ている新京葉豊洲線の施工には,これらの成果を十分反映する とともに,今後予定されている基幹系統の地中送電線路への適 用拡大を期待したい。

最後に本線路の建設に当たり御指導,御協力頂いた東京電力 (株)殿及び社内の関係各位に深く感謝致します。

参考文献

- 田中,田中,野田,佐久間,品川,中野,木村,藤井,大宮, 田辺:「CVケーブルの技術進歩(その3)~長距離線路用 500kV CVケーブル及び接続部の開発~」,古河電工時報,第 97号(平成7年)
- 2) 神永,市原,神野,田辺,福永,金岡,竹鼻:「500kV CV ケー ブルの開発」,電気学会論文誌B,平成8年3月号(平成8年)
- 3) 神永,市原,神野,井上,藤井,山口,丹:「500kVCVケー ブル用EMJの開発」,電気学会論文誌B,平成8年3月号(平 成8年)