上掛式水力発電の形状は現況の構造物や地形を勘案し設計を行った。また、今回は実証 実験であることや実験終了後は水力発電機の撤去を行わなければならないため、永久的な 固定(コンクリート基礎の打設など)は行わず仮設構造物として設計を行った。

上記事項を考慮すると滝底に据置とする方法が最良であるが、滝底には修景用の岩や段差あるため容易に設置することが難しいため、今回は水車本体を支えるフレームを既設のコンクリート躯体に固定する方法とした。また、既存の躯体コンクリートの強度のデータが入手できなかったため、極力本体が軽量となるよう検討を行った。

水車の大きさは上流側用水路と下流側滝底の高低差を考慮するとともに、各パーツの形状も考慮すると直径 1.2mの大きさの水車となり、水車幅 (バケット幅)は発電に必要な水量が溜められる幅 50 cmとした。(計算書は資料編を参照)





製作中の上掛式水車

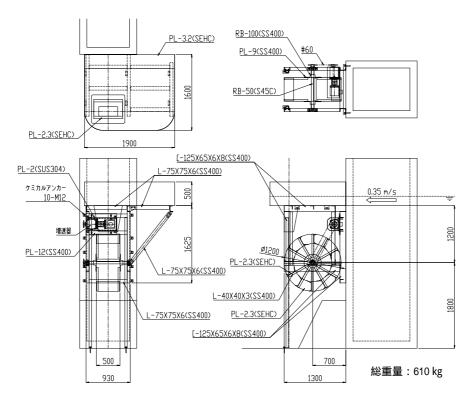


図 上掛式水力発電機詳細図

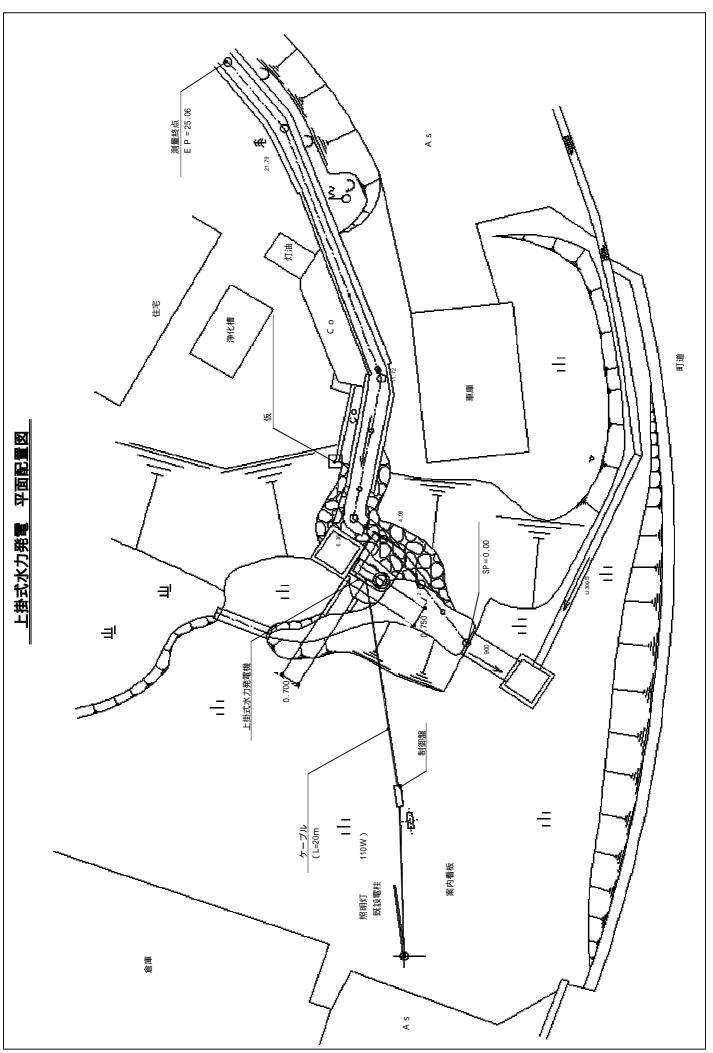


図 上掛式水力発電 平面配置図

水車を改良した後の発電量は70 ワットから110 ワットまで増幅された結果となったが、 それ以降は発電量が比較的一定であったため、水車本体への改良等はおこなわず、実験を 継続した。以下に改良後の水車の経過を月別にまとめる。

日時	平成 22 年 10 月期	天 候	晴れ
経過状況	れる。	対流量は 0.07 出力となってい るのは晴れの	㎡/s (70l/s)であった。
状況写真	落水の状況	落水	の状況

日時	平成 22 年 11 月期	 天 候	 晴れ
経過状況	【11月】 ・11月の天候は晴れや曇りの日だい流量の最高値は 0.09 ㎡/s とだと先月変わらない状況であった・発電量は平均 125.6 ワットの出	が多い状況でなっていたが、 なっていたが、 た。 出力となってい ム等に水アカ	あった。 . 平均流量は 0.07 ㎡/s (70l/s)
	落水の状況		
状況写真	プール及び導水路の様子	水車	側面には水アカが見られる

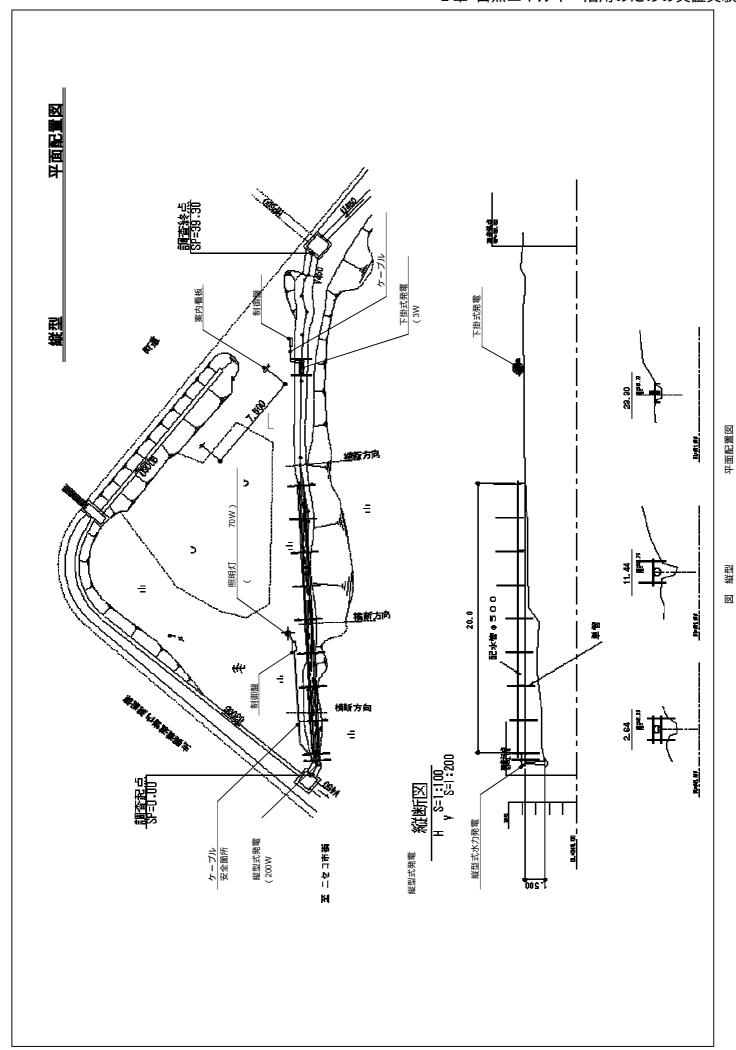
日時	平成 22 年 12 月期 天 候 くもり
経過状況	【12月】 ・12月の天候は雨と雪の日が多い状況であった。 ・降雪により流量が比較的減少傾向となっており、平均流量は 0.06 ㎡/s (600/s)と先月より少ない状況であった。 ・発電量は平均 125.5 ワットの出力となっている。 ・水車の羽根や側面に、フレーム等に水アカの付着が見られるが、形状および発電効率には影響は見られない。 ・氷結による発電効率の低下は見られない。
状況写真	フレームは凍結しているが水車本体は稼動している 安定した発電量が得られている
	冬期になっても安定した流量が得られている

日時	平成 22 年 12 月期 天 候		
経過状況	 【12月】 ・12月の天候は雨と雪の日が多い状況であった。 ・降雪や凍結により流量が減少し、平均流量は0.10m³/s(100ℓ/s)と少ない状況であった。 ・発電量は平均2.2ワットと先月に比べ発電量の低下がみられた。 ・これは用水路の凍結による流量の減少と水車本体の凍結による回転率の低下による発電量の減少とみられる。 ・気温の低下とともに水車の主軸およびスポーク部に着氷がみられ回転効率の低下がみられた。 ・用水路が凍結し流量および流速が減少すると水車の回転が弱まり雪が堆積し完全に回転が停止する状況であった。 		
状況写真		ポーク部の着氷がみられる 氷・着雪がみられる	
	雪の堆積により回転が停止		

日時	平成 22 年 11 月期 天 候
経過状況	 【11月】 ・11月の天候は前半が雨の日多く後半は雪が降る日があった。 ・雪解け水の影響で最高値は 0.63 ㎡/sとなっていたが、平均流量は 0.20 ㎡/s (2000/s)と先月より若干流量の増加があった。 ・発電量も雪解け水の影響で最大 6 ワットの出力が得られたが、平均 3.4 ワットの出力となっている。 ・ただし、流量の増加に伴い枝葉の量が増え、水車と落差部に枝葉が堆積し水車本体が停止する現象がみられた。 ・また、上記事項に加え、水車上流側の落差部に土砂が堆積し、用水が水車に効率よく当たらなくなり、停止する状況も確認された。 ・その他、流量が増加するとオーバーフロー水が増え、水車側面からの流入があり、回転力に抵抗がかかり発電効率が低下する現象も見受けられた。
	増水時の水車の様子 雪解け水による流量の増加がみられる
状況写真	オーパーフロー水の増加により水車の回転に抵抗がかかる

水車の設置(同時に改良)を行った結果、発電量は3ワットから5ワットと設置時とほぼ変わらない状況である。以下に設置および改良後の水車の経過を月別にまとめる。

日時	平成 22 年 10 月期	天 候	
経過状況	【10月】 ・10月の天候は比較的、晴れや曇りの日が多い状況であったが後半に降雪があった。 ・前半は晴れや曇りが続いたため流量は0.17㎡/s(1700/s)であったが後半は降雪あとの雪解け水により0.23㎡/s(2300/s)と流量の増加が見られたが、月の平均は0.18㎡/s(1800/s)となっている。 ・通常時は3ワット程度の発電量であったが、降雪後の雪解け水による用水路の増水で最大5ワットの発電量が得られた。 ・月の発電量は平均3.1ワットとなっている。 ・用水路の増水に伴って水車上流部に用水が溜まり、オーバーフローした用水が水車側面から流れているが、水車の回転には影響なく稼働している。 ・落葉時期の枝や落葉の流入が多くなり、落差部と水車の隙間に詰まり回転が停止する状況もみられた。 ・水車の羽根や側面に若干の水アカが付着しサビ色になってきているが、発電効率等には影響は見られない。		
状況写真	増水時は用水がオーバーフローしている	落葉	の流入が増加してきている



下掛式水力発電の形状は現況の地形を勘案し設計を行った。また、今回は実証実験であることや実験終了後は水力発電機の撤去を行わなければならないため、永久的な固定(コンクリート基礎の打設など)は行わず、仮設構造物として設計を行った。

上記事項を勘案すると設置を行う場所の農業用水路は自然型の護岸であるため、据付けアンカーピンによる固定方法とし設置する。

水車の大きさは次の点を考慮し、検討を行った。基本的に水車の受軸は用水路の護岸と同じかもしくは護岸よりも高くなるように設置する必要がある。設置箇所の用水路の形状をみると川底から護岸まで約50cmであることから、川底に水車の羽根が当たらないことを考慮すると、直径80cm(半径40cm)の大きさが適正であると判断した。また水車幅は用水路が増水したときなどに流れを阻害しないよう水路幅より狭くする必要があるため水車幅は40cmとし製作を行った。当該水路は平坦部にあり、落差が得られない状況であったため、下掛式水車を導入した経緯がある。水路の流水は常に川底に対し平行であることから、水車の羽根の形状は効率よく流水を受けることができるよう、川底(主軸)に対し直角になるよう配置した。(計算書は資料編を参照)



製作中の下掛式水車

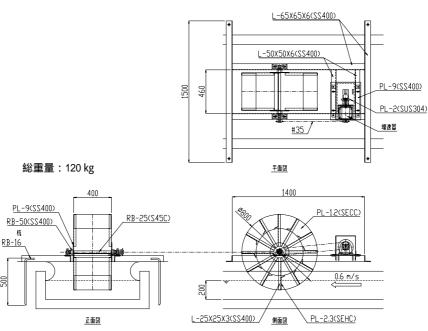


図 下掛式水力発電機詳細図

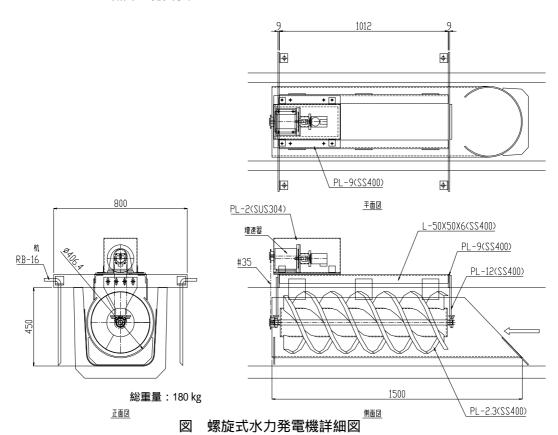
螺旋式水力発電の形状は既設の用水路の中に収まることを前提に検討を行った。また、 他の水車と同様に仮設構造物として設計を行った。

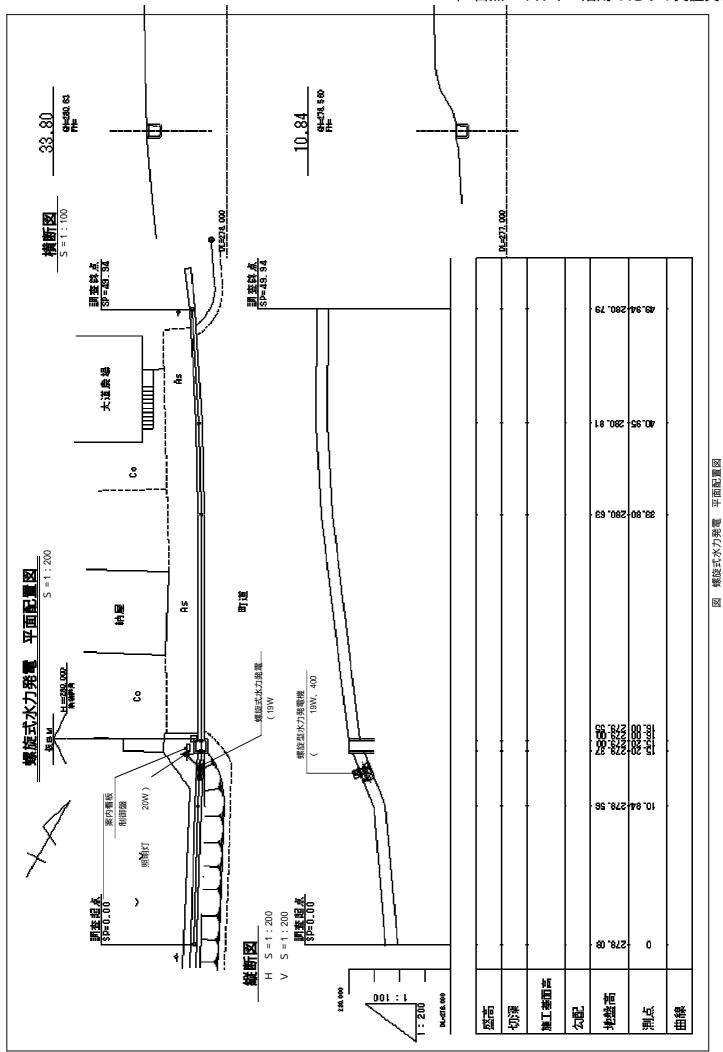
大道農場の横を流れる農業用水路はU型側溝(U-450)を使用して布設が行われており、 側溝の形状は横 450 mm×深 450 mmとなっている。今回設置を行う螺旋式の水車はこの側 溝の内部に収まる大きさなるように設計を行った。

水車はフレーム部、導水管部、螺旋羽根部の 3 つのパーツで構成されており、導水管部と螺旋羽根部が側溝の内側に収まる形状となっている。フレーム部は側溝よりも上に突き出る形状となっている。本体の大きさは側溝の内寸に合わせ、螺旋羽根部で直径 35 cm × 長さ 1.0 m、導水管部で直径 40 cm × 長さ 1.5 mの筒状となっている。(計算書は資料編を参照)



製作中の螺旋式水車





前項で述べた改良は実証実験の最終段階に近い時期に行ったため、経過については水車の設置から改良までの状況を整理し記述を行う。以下に水車の経過を月別にまとめる。

日時	平成 22 年 10 月期 天 候
经過状況	【10月】 ・10月の天候は比較的、晴れや曇りの日が多い状況であったが後半に降雪があった。 ・前半は晴れや曇りが続いたため流量は 0.06 m/s (600/s)であったが、後半は降雪あとの雪解け水により 0.09 m/s (900/s)と流量の増加が見られたが、月の平均は 0.07 m/s (700/s)となっている。 ・設置後の水車の回転効率が計算値より良好であるため、当初設置を行った制御盤では発電量に対しての負荷が多いため、安全をみて回路への通電を停止する措置をとった。(設置時の電圧は 40~50Vであった)・10月28日に基盤の取り換えおよびバッテリーの設置を行った。・その後、電圧・電流共に安定し実証実験を再開する。・再開後の発電量は平均4ワット程度の発電量であった。10月の発電量は平均3.8ワットとなっている。また、水車本体を傾斜のある場所に設置しているため、受軸の固定板に負荷がかかり、受軸の位置が若干ずれ異音を発していたが、固定板の調整によりその後異音は納まった。・落葉や枝の流入が多くなり水車流入口に絡みつくが、回転の勢いで小さな落葉等は水車の外側に飛ばされ詰まることはなかった、しかしホオノキ等の大きな落葉は水車流水口に絡みつき除去がしづらい状況であるが、水車本体への影響はみられない。ただし隣地畑への氾濫する恐れがあるため、維持管理の徹底を行う。
状況写真	関調に回転を続ける螺旋式水車 回路の修理とパッテリーを追加

日時	平成 22 年 11 月期 天 候
経過状況	【11月】 ・11月の天候は前半が雨の日多く後半は雪が降る日があった。 ・11月27日に12.0ワットの最大発電量が得られた、これは11月に入り水路を管理している農家による流量の調整をおこなっており、流量の増減によるものと考える。 ・雨や雪の降る日が多く流量は0.23 ㎡/sとなっていたが、平均流量は0.10 ㎡/s(100ℓ/s)と先月より流量の増加があった。 ・発電量も流量の増加に伴い、平均5.65ワットの出力となっている。 ・流量の増加に伴い枝葉の量も増えたが、除去作業等の管理を徹底したため、水車および周辺へ氾濫等の影響は見られない。 ・水車本体は順調に稼動している状況であった。
状況写真	万葉の除去作業 11月27日の増水した状況 水車より取り除かれた落葉 安定した動作をおせる螺旋式水車

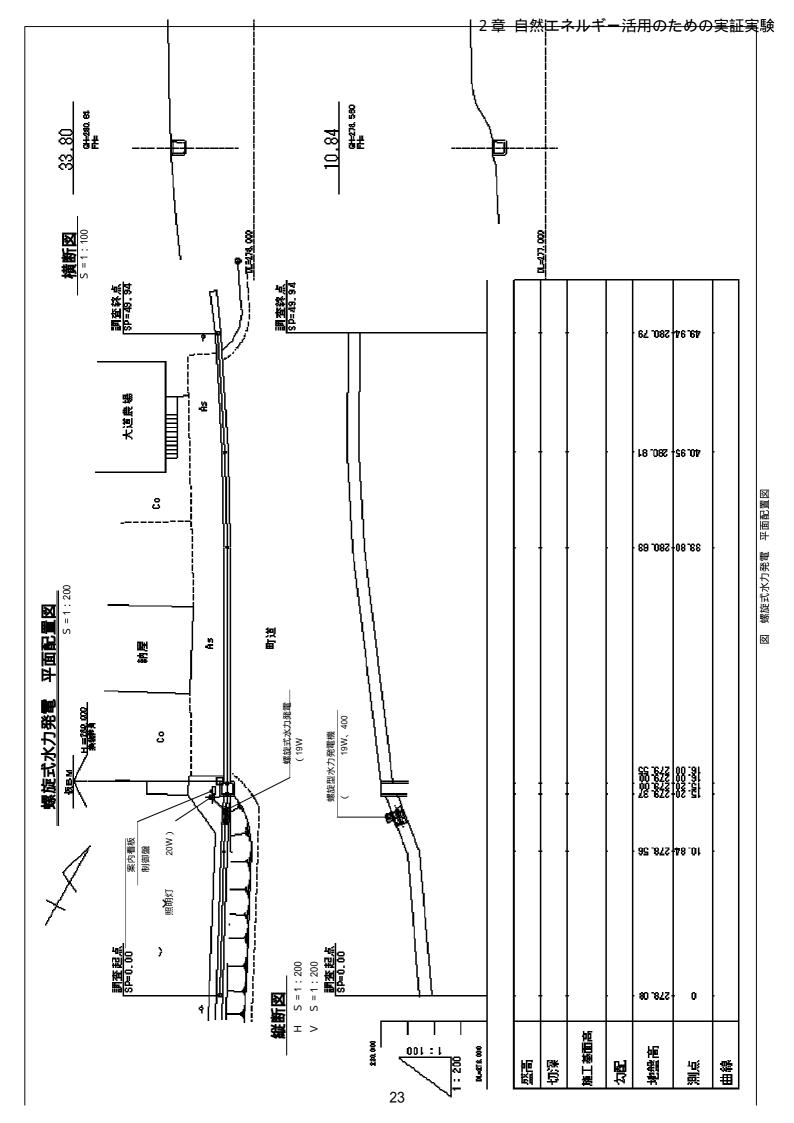
日時	平成 22 年 12 月期 天 候
II h4	【12月】
経過状況	 ・12月の天候は雨と雪の日が多い状況であった。 ・水車設置上流部に農業用水の一次貯留池があるため、雨や雪による流量の増減はある程度調整できるが、通常時は農家の方の状況判断となっているが、今回は実験ということもあり、管理者より依頼し、その都度調整を行った。 ・12月3日は降雨により用水が氾濫する恐れがあるため、減水の指示を依頼行った。しかし、発電は10.8ワットと12月の最高値を出力した。 ・12月は用水の氾濫を考慮し、水量の調整を行ったものの、平均発電量は6.0ワットと先月に比べ発電量の増加がみられた。 ・12月に入り気温が下がり雪の日もあったが、用水路は凍結することなく常時安定した流水となっていた。これは用水路が基本的にコンクリート製のU型側溝であり上部はコンクリート蓋(一部グレーチング蓋により開口部あり)により閉口されていたため凍結することはなかったといえる。また、水車本体も積雪や凍結など凍害による水車の停止はみられなかった。
状況写真	増水し水車上部まで用水が達した 凍結することなく回転する水車
	電圧 10 V、電流 0.5 A が常時計測された

最大流量が 1.28m3/ s となりオーバーフローする 用水(11/9) 満水状態で水車に流入する用水(11/9) 5000 56 1 増水より 500 ワットの発電量が計測された (11/9) 回転は増すが周囲は用水が氾濫する状態となった 状況写真 水車の点検を兼ね土のうの修復を行った(11/14) 水車の受軸の点検を行う(11/14) 翌日は雪に見舞われ流量の減水は見られない(11/15) 土のうの修復が完了した様子(11/14)

日時	平成 22 年 11 月期 天 候
経過状況	【11月】 ・11月の天候は前半が雨の日多く後半は雪が降る日があった。 ・月の平均流量は0.49m³/s(4900/s)平均発電量は204.9ワットであった。 ・11月9日から12日にかけて雨が降り続き、流量が最大1.28m³/s(1,2800/s)にまで達し、発電量は最大300.0ワットまで得ることができた。 ・雨があがった2日後の11月14日には月の最大値となる337.0ワットの発電量が計測された。また、9日は計測時以外の見回りのときに最大500ワットの発電量が確認されている。ただし、このような流量にまで達すると、水圧で堰堤の土のうが崩壊し池の中に失流する状況となった。そのため11月14日に堰堤の修復作業を実施した。 ・その後も雨や雪が降る日が数日あり発電量は常時200~300ワット程度得られていた。 ・11月は雨や雪による流量の増水があったが水車本体にはほとんど影響はなく順調に稼動している状況であった。 ・ただし11月13日に水車本体から異音がする旨の報告があったが、その後の点検で増水により羽根に負荷がかかり、受軸部に歪みが生じ異音がしていたと思われる。
状況写真	降雨により増水した堰 (11/3) 増水した堰 (11/3) 増水しているが堰や潮水管には異常が見られない

経過については前項で述べた改良以降の状況を整理し、記述を行う。以下に水車の経過を月別にまとめる。

日時	平成 22 年 10 月期	天 候	
	【10月】 ・10月の天候は比較的、晴れや ・前半は晴れや曇りが続いたため		ハ状況であった。 は 0.32m³/s(320l/s)と河川選定
経過状況	時に計測した時よりも流量がであることが推測される。 ・後半は降雪があったが河川の増た。また、月の平均は 0.32m・計測結果を見ると発電量が得れているコントロールボックに関を停止するシステムが作動、需要施設である照明灯を動像の状態を確認しその都度にもある。第二カシュンベツ川は自然河、時間をおいて徐々に増水すると時間がかかるため、河川が増え	献っていた。 がは、3200/s がは、3200/s がは、3200/s がは、3200/s がいたいであるでいるができます。 がいたいでは、1 がいでは、1 はいでは、1 はいでは、1 はいでは、1	これは第二カシュンベツ川の渇水期 で平均 0.30m³/s (300ℓ/s)であっ ら)となっている。 日があるが、これは制御盤に内蔵さ 電になった場合の安全性を考慮して ある。これらの状態を極力避けるた 灯させる措置をとった(管理者が制) 、雨や雪が降ってもすぐ増水せず、 。特に雪が降った場合、融雪までに 3 日あとになる傾向があった。 影響により最大 228 ワットまで出力 ている。
状況写真	降雨後でも導水管や堰には問題はみられない		に回転する縦軸型の羽根の状況



流水式水力発電機は市販されている既製品を利用し、設置を行う。今回使用する水車は 市販品であるが、設置場所に合わせ多少の変更ができる、セミオーダータイプとなってお リ半オリジナル製品といえる。発電機や水車羽根などの形状の変更はできないが、匡体の 大きさなどは設置場所に合わせることができ、今回は事前に河川の調査を実施し、河川の 形状や流況などのデータを基に設計を行った。

水車の大きさは縦 94 cm×横 94 cm×高さ 1140 cmの立方体の形状で、上流側は内側にすぼまった開口部があり、用水を水車羽根に効率よく当てる仕組みとなっている、また下流側は大きく開口しており、ここから用水が排水される構造となっている。水車内部は 2 槽構造となっており、下部は用水を受ける羽根、上部は発電機が設置されている。下部の水車羽根は左右対称に縦軸の羽根が 2 つ付いており、その羽根が回転することにより主軸をとおして発電機にエネルギーが伝達する構造となっている。

今回設置を行う流水式発電機は最大発電量が500ワットのタイプのものを使用する。



立方体の形状をした流水式発電機

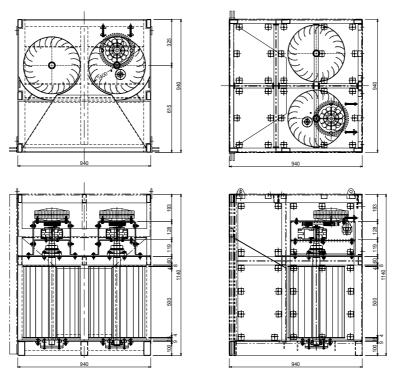


図 流水式水力発電機詳細図



日時	平成 22 年 12 月期 天 候
経過状況	 【12月】 ・12月の天候は雨と雪の日が多い状況であった。 ・12月3日~4日にかけて雨が降り、先月末に降った雪が解け流量は最大 0.96m³/s (960ℓ/s)まで達した、それにともない発電量も 269.0 ワットまで得ることができた。ただし、先月と同様、河川が増水したことにより堰堤部の土のうが崩壊する状況となった。12月4日および5日に土のうの修復を図ったが、水量が多く危険と判断し、後日水が引いたあと修復を行った。それ以降は、降雪があったが、流量は安定し平均 0.45m³/s (450ℓ/s)で発電量は 150 ワット程度となっていた。 ・月の平均流量は 0.53m³/s (530ℓ/s) 平均発電量は 196.6 ワットの出力が得られた。 ・降雪や凍結による水車本体への影響はほとんど見られなかった。
状況写真	発用末に降った雪が解け増水した河川(12/2) 側面からオーパーフローしている状況(12/2) 水車が壁となり用水が氾濫(12/3)

降雨により増水し氾濫状態の河川(12/4)



水車の羽根が水没しているが効率よく回転し発電を おこなっている(12/4)



増水よって水車に破損が生じていないか確認を 行った(12/4)



流失した土のうを拾い上げ修復を行った(12/4)



若干水が引き安定してきた堰の様子(12/8)



増水により位置がずれた導水管の様子(12/8)



当該河川は雪が降っても凍結しない状況である(12/11)



匡体の外側は水しぶきにより凍結しているが水車の羽根は凍結することなく回転している(12/11)

縦型式水力発電機は市販されている既製品のタイプを使用する。水車本体は3つのパーツで構成されており、1つは水路から用水を受ける「水槽」、2つ目はプロペラと一体となった「発電機」、3つ目は用水を排水するための「縦管」である。

「水槽」の形状は縦 1000 mm×横 325 mm×高 250 mmのFRP製で、湾曲した先端に発電機および縦管を接続できるようになっている。「発電機」は上部に発電機、下部にプロペラが取り付けてあり上下はシャフトにて連結されており、プロペラの回転により発電する仕組みとなっている。次に「縦管」は水槽からプロペラに流入した用水を排水するパイプで、長さ 1,500 mm、上部開口径は 130 mm、下部開口径は 220 mmの下部先端の開口が大きいラッパ型の形状である。この水力発電機は縦管に流れる用水が落下するときの力で回転するため、管内は真空状態保つことでより引っ張る力が強まり回転が増幅される仕組みとなっている。

想定される発電量は200ワット(カタログ値)である。

また水車本体に水路の用水を導水するため、上流側にポリエチレン製の半割管(500)を導水路として布設を行う。管径は水車に必要な流量が流れる大きさとして設計を行った。 (管径の算定式は資料編を参照)

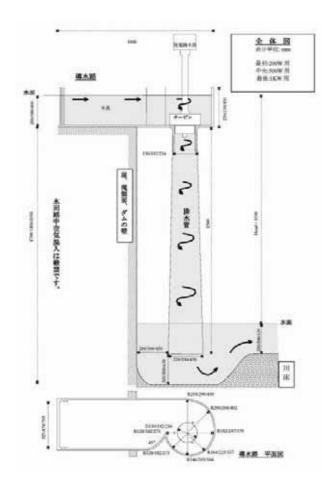
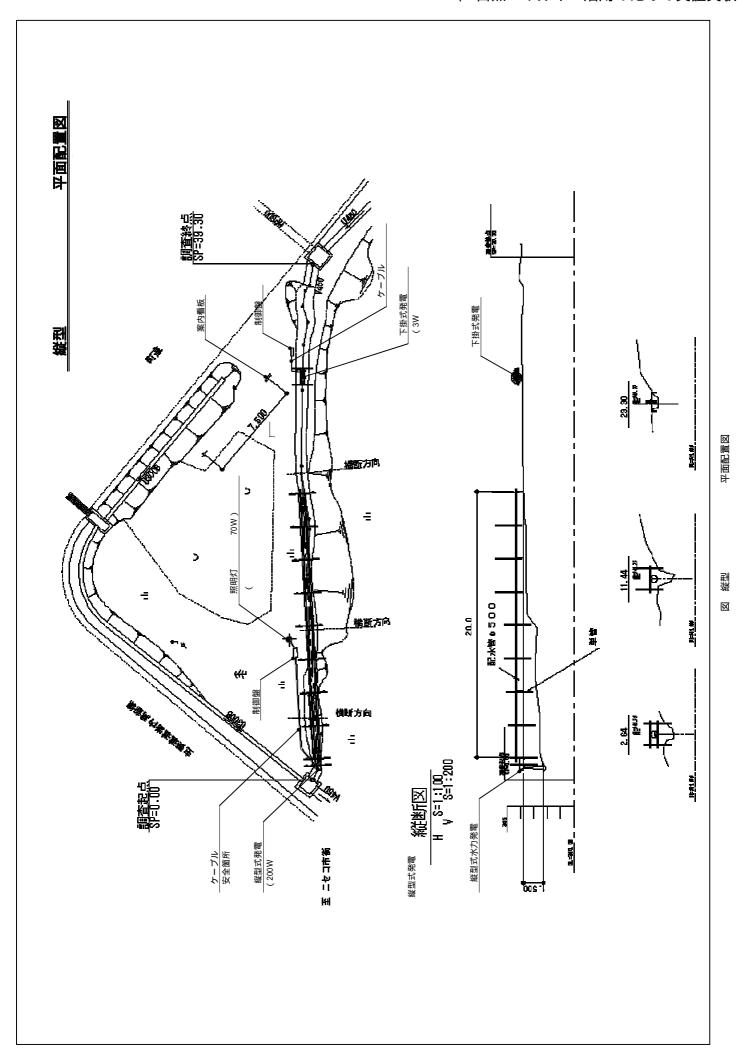


図 縦型式水力発電機詳細図



縦型式水力発電機の全景



経過については前項で述べた改良以降の状況を整理し記述を行う。以下に水車の経過を 月別にまとめる。

日時	平成 22 年 10 月期	天 候	
経過状況	いていたため、正確な計測値に ワットの照明灯が点灯しなかっ る。 ・流量は比較的好天に恵まれただ 10月27日の降雪後の流量はのれた。また、10月に入り落葉 除塵ネットの上部に堆積する。 回)落葉を取り除く除去作業を ・上記の状態になると必要流量が 制御盤内の記録装置等が完全係 ・10月28日に維持管理統括者(指示を仰いだ結果、水車の縦が が判明したため、既設水路の しない措置をとった。その結果 転効率が向上したことが確認る	生じ明かた。 いかでは、 はいでは、 から がらいでは、 のじゅうでは、 から がら	び発電量の計測ができない状態が続 が、需要施設として設置を行った 70 配量は 50~60 ワット程度と推測され 4m³/s(1400/s)となっているが 700/s)となり流量の増水が確認さ え、導水路の入口から中間部にかけ 、ほぼ毎日(日によっては1日に数
状況写真	落葉の除去作業の様子(10/19)	落到	東の除去作業が完了した様子 (10/19)

維持管理統括者より指示を仰ぐ(10/28)



管を設置し外部からの気泡おさまった様子(10/28)





管の設置が完了した様子(10/28)



回転効率が向上し羽根に用水が流入する(10/28)

日 時	平成 22 年 11 月期 天 候
経過状況	【11月】 ・11月の天候は前半が雨の日多く後半は雪が降る日があった。 ・制御盤内の計測装置の交換を行い、各数値の計測が可能となった。 ・月の平均流量は0.18m³/s(1800/s)平均発電量は49.3ワットであった。 ・11月6日~9日にかけて雨が降っており、11月10日には月の最大流量となる0.30m³/s(3000/s)が計測された。 ・流量が増すにつれ、落葉や枯枝に加え土砂の流入が見られるようになってきた。・これらが導水路の流入口に堆積し用水が氾濫する状況が見られた。 ・11月はほぼ毎日、水車が停止している状態であった、落葉等の除去を行い発電機を作動させるも、落葉や土砂の流入は衰えず、再び停止する状態が続いていた。 ・増水により既設水路の護岸の浸食が見られたため、土のうにより浸食防止の措置をとった。また、流量が増えたことにより想定していない状況も確認された。それは水車を設置している集水桝の排水が思いのほか悪く、用水が停滞する状態となった。そのため、水頭差が縮まり、既定の1.5mの有効落差が取れない状態となり、発電効率が悪くなる現象である。 ・11月の後半は積雪が確認されたが、気温がまだ高いこともあり水車の凍結までには至らない状況であった。 ・外的な要因等で水車の発電効率は低下したが、水車本体には破損等は見られず管理をしている限り、稼動している状況であった。
状況写真	降雨により増水であるが満水状態で用水が流入 している (11/3)



0.30m3/sとなりオーバーフローする用水(11/10)



満水状態で水車に流入する用水(11/10)



水路の氾濫の様子(11/10)



導水路が堰となり用水が氾濫する状態となった(11/10)



土のうを積み護岸の保護を行った(11/13)



積雪となったが凍結は見られない(11/28)

日時	平成 22 年 12 月期 天 候
経過状況	【12月】 ・12月の天候は雨と雪の日が多い状況であった。 ・12月3日~4日にかけて雨が降り、先月末に降った雪が解け流量は最大 0.14m³/s (140ℓ/s)まで達し、2日には水路が再び増水して氾濫する事態となった。 ・しかし、それ以降は天候が回復し増水は治まったが、増水により流入した土砂が堆積し、流量が極端に減少する状態となった。 ・それに伴い発電量も減少し、最大でも 34.0 ワット程度しか得られない状況であった。(月の平均発電量は 18.7 ワットとなっている)また、12 月に入り降雪や気温の低下がみられ、12月9日以降は水路の凍結による流量の減少がみられた。 ・原因は不明であるが、12月4日以降は水車を作動させるも稼動せず、その後発電機部より焦煙と焦臭がしたため、12月7日に予備の水車に交換し実験を継続させた。 ・水車本体はプール部の凍結により用水の供給が止まり、完全停止状態となっている状態が見られた。
状況写真	発月末に降った雪が解けふたたび増水し氾濫し た水路(12/2)



周囲は積雪するが導水路は水面が露出している(12/9)



板を利用し氷塊の進入を防止する(12/9)



雪に覆われ凍結した導水路(12/12)



プール部も雪が積もった状態となる(12/12)



導水路も凍結しつららができている(12/12)

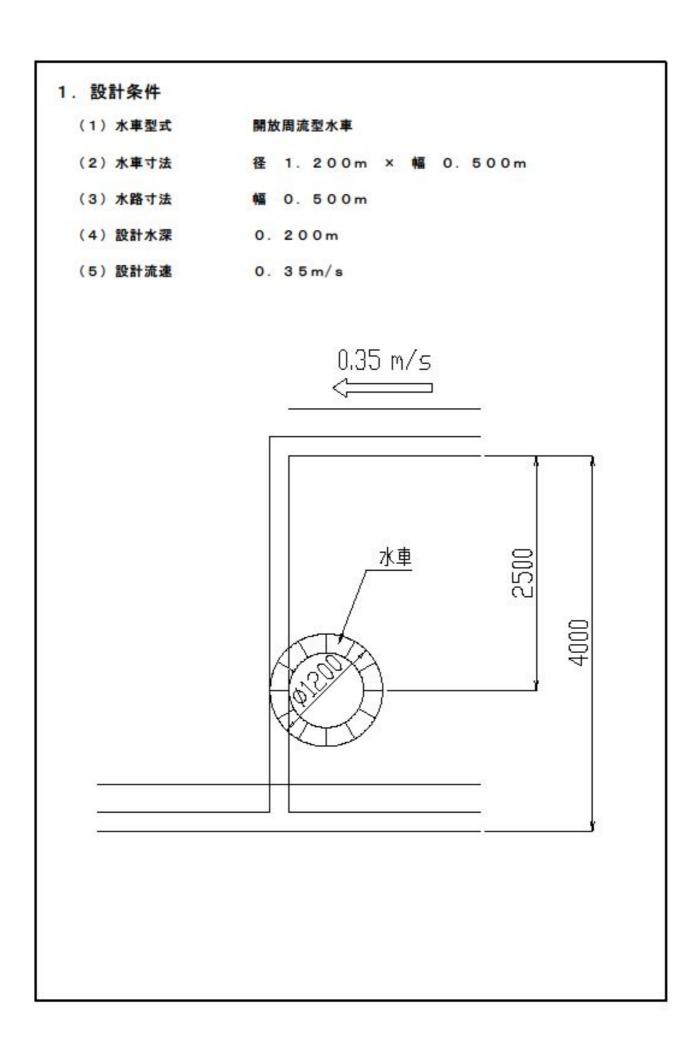


(12/12)



集水桝内部の水面も凍結する寒さとなっている(12/12)

 上掛式水車設計計算書
径 1.200m × 幅 0.500m



2. 理論水力

水路幅 w=0.5 m

水深 h=0.2 m

流速 v=0.35 m/s

流量 Q=w×h×v=0.5×0.2×0.35=0.035 m³/s

有効落差 H=2.5 M

流体密度 ρ=9.8 N/m³

理論水力 Po=ρ×Q×H=9.8×0.035×2.5=0.858 kW

3. 発電出力

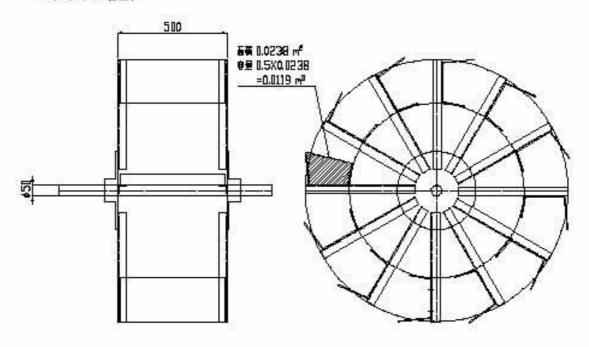
水車効率 カw=0.6 (既存水車測定値より)

発電機効率 η g=0.6 (既存水車測定値より)

発電機出力電力 P=Po×ηw×ηg=0.858×0.6×0.6=0.31 kW

上掛式水車

バケットの設計



設計流量 0.035 m³/sec

設計回転数 20 rpm パケットの数 12 個

バケットの必要容量 0.035×60 20×12 =0.00875 m³

バケットの容量 0.0119 m³

0.0119 0.00875=1.36 > 1.0

より、設計流量の水を十分受け止めれる容量

駆動軸の設計

設計発電量 1500 W 設計回転数 20 rpm

駆動軸のトルク 1500×60 20×2π=716 Nm

駆動軸径 50 mm

極断面係数 $\frac{\pi \times 50^3}{16} = 24544 \text{ mm}^3$

基準強度 235 N/mm²

安全率 5 (通常は機械設計で2)

 $\frac{5 \times 716 \times 10^3}{24544 \times 235} = 0.62 < 1.0$

増速率の設計

設計回転数 20 rpm 発電機の基準回転数 600 rpm

增速率 600 =3

下掛式水車設計計算書 径 0.800m ×幅 0.400m				
径 0.800m × 幅 0.400m	下	掛 式	水車設	計計算書
		径 0	. 800m ×	幅 0.400m

1. 設計条件

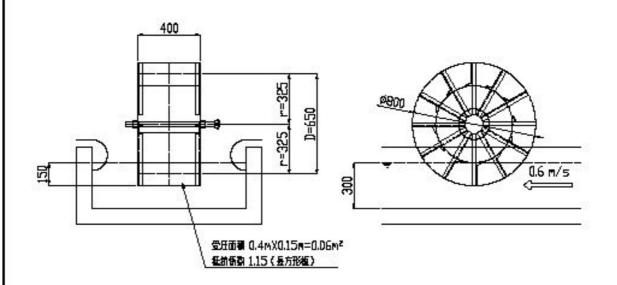
(1) 水車型式 開放周流型水車

(2) 水車寸法 径 0.800m × 幅 0.400m

(3) 水路寸法 幅 1.000m

(4) 設計水深 0.300m

(5)設計流速 0.60m/s



2. 水車に発生するトルク

羽根が受ける抵抗
$$F_D=C_D\left(\frac{1}{2}\rho v^2A\right)$$

=1.
$$15 \times \left(\frac{1}{2} \times 1000 \times 0.60^2 \times 0.06\right)$$

3. 水車の回転数

水車有効直径 D=0.650 m

流速 v=0.60 m/s

負荷降下速度 u=0.5×v=0.5×0.65=0.325 m/s 負荷時の速度降下率を50%とする(既存水車測定値より)

水車 1 回転に要する時間
$$t = \frac{\pi D}{u} = \frac{\pi \times 0.650}{0.325} = 6.28$$
 s

水車の回転数
$$n=\frac{60}{t}=\frac{60}{6.28}=9.6$$
 rpm

4. 発電出力

回転数 n=9.6 rpm

トルク T=4.04 N·m

理論水力 $Po=\frac{2\pi}{60}\times n\times T$

 $=\frac{2\pi}{60} \times 9.6 \times 4.04$

=4.06 W

水車効率 η w=0.6 (既存水車測定値より)

発電機効率 η g=0.6 (既存水車測定値より)

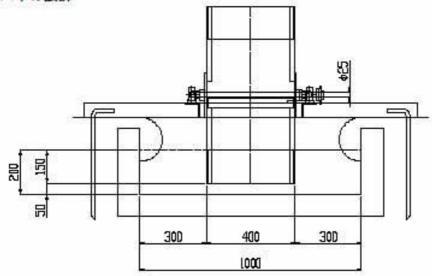
発電機出力電力 P=Po×ηw×ηg

 $=4.06 \times 0.6 \times 0.6$

=1.46 W

下掛式水車

ハネの設計



ハネと水路のクリアは、横300mm、縦50mmで設計 (横は草が寄っているため)

駆動軸の設計

20 W 設計発電量

設計回転数 12 rpm

 $\frac{20 \times 60}{12 \times 2\pi} = 16$ Nm 駆動軸のトルク

25 mm 駆動軸径

極断面係数 $\frac{\pi \times 25^3}{16} = 3068 \text{ mm}^3$

基準強度 235 N/mm²

(通常は機械設計で2) 安全率

 $\frac{5 \times 16 \times 10^3}{3068 \times 235}$ = 0. 11 < 1. 0

増速率の設計

12 rpm 設計回転数 300 rpm 発電機の基準回転数

增速率