

# 黄钾铁矾蚀变带对水工建筑物的危害及处理

麻永福

(新疆水利水电勘测设计研究院, 乌鲁木齐 830091)

**【摘要】** 黄钾铁矾蚀变带, 是黄铁矿风化(氧化)后的产物, 他在风化(氧化)过程中产生大量的硫酸, 酸性介质不仅对砼产生严重腐蚀, 同时对水工金属结构同样具有较强的腐蚀性。发电洞竖井砼直接浇筑在黄铁矿脉上, 60 cm 厚的钢筋砼仅半年时间被腐蚀穿, 在国内外水工建筑物中尚属首例。

**【关键词】** 黄钾铁矾蚀变带; 风化; 氧化; 热液侵入; 钙矾石

**【中图分类号】** TV6

## Harm of Jarosite Alteration Zone to Hydraulic Structure and Its Handle

**【Abstract】** The Jarosite alteration zone is product of the weathering pyrite. During weathering, pyrite produce a lot of sulphonic acid, the acid can not only corrode concrete, but also corrode metal structure seriously. It only takes six months to break a reinforced concrete 60 cm thick, when build directly the concret of power hole shaft on the pyrite ore vein. It is first case in hydraulic structure in the world.

**【Key words】** Jarosite alteration zone; weathering; oxidation; hydrothermal alteration; pintadoite

### 1 工程概况

该工程由拦河大坝、导流洞、溢洪道、总干进水闸、发电引水系统和电站厂房等建筑物组成。拦河坝为粘土心墙砂砾坝壳坝, 最大坝高 73 m, 正常高水位 645 m, 总库容 2.82 亿  $m^3$ 。

发电引水系统布置在左岸, 位于左坝肩(坝轴线 0+840~0+845)、由引渠、进水闸闸井、上水平段(渐变段)、竖井段(上弯段、垂直段、下弯段)和下水平段(隧洞段)组成。发电系统进水闸一尾水全长 334.1 m, 其中进水闸段长 24.26 m、上水平段长 10 m、竖井段高 33.1 m、下水平段长 211 m、洞径 5.5 m, 电站装机 4×800 kW。

### 2 黄钾铁矾蚀变带的分布特征

在发电引水洞竖井基础开挖时发现三条

由黄铁矿( $FeS_2$ )脉经风化(氧化)形成的黄钾铁矾 $[KFe_3(SO_4)(OH)_6]$ 蚀变带 Rm1, Rm2, Rm3, 分别从左坝肩桩号 0+850、0+840 和 0+815 处通过, 基本顺岩层片理发育, 通过发电洞竖井东、西两壁。左副坝 0+850 处的 Rm1, 规模较大, 产状  $290^\circ NE \angle 70^\circ$ , 在闸井南侧边坡陡坎处, 蚀变带宽 3~4 m, 竖井内由上至下渐变窄, 宽度由 0.5 m 渐变为 0.2 m。物探面波资料, 明显异常深 47~51 m, 601 m 高程以上反映强烈。从竖井揭露的剖面看, 黄钾铁矾蚀变后, 结构上形成空隙和空洞, 局部物质已被风化(氧化)成粉末状, 带内物质呈褐色和铁锈红色, 两侧岩体被浸染, 黄钾铁矾蚀变带内的物质, 根据岩矿鉴定, 601 m 高程以上为黄铁矿氧化后形成的黄褐色黄钾铁矾蚀变

岩,黄钾铁矾约占 35%~40%,绿帘石约占 30%,石英含量占 8%,微含黄铁矿,601 m 高程以下为热液侵入形成的黄铁矿,黄铁矿含量高达 90%,石英占 8%,颜色为淡黄色。

### 3 黄钾铁矾蚀变带内地下水的腐蚀性

左副坝心墙基础局部砼和发电洞竖井砼直接浇筑在黄铁矿脉上,这在国内水工建筑物中尚属首例。黄铁矿是制造硫酸的原料,它在风化(氧化)过程中产生大量的硫酸,酸性介质不仅对砼结构产生严重的腐蚀,同时对水工金属结构同样具有较强的腐蚀性。在施工过程中,竖井西壁 614 m 高程处,发育一长 50 cm,宽 20~30 cm 的黄铁矿包裹体,淡黄色,呈微~弱胶结,锤轻击呈散砂,粒径 0.1~0.4 mm。将弱胶结的黄铁矿脉体浸入水中,3~5 d 既呈散砂,水呈铁锈红色,铁钉放入水中,2~3 d 生锈;在开挖中,竖井 614 m 和 606 m 高程处,沿断层破碎带和蚀变带有地下水渗出,呈滴水状,颜色为铁锈红色,在竖井内盛水的铁皮桶,几天的时间,水桶变为黑色,说明该水具有较强的腐蚀性。在渗水点取水样进行化学分析,水化学类型为  $\text{SO}_4^{2-}-\text{Mg}^{2+}$  型水,水中  $\text{SO}_4^{2-}$  根离子含量高达 8 645~12 480 mg/L、

$\text{Cl}^-$  含量 887~1 775 mg/L、 $\text{Mg}^{2+}$  含量 2 600 mg/L,pH 值 3~4。据国标《水利水电工程地质勘察规范》,该水属强酸性水,对砼具有酸型(pH)强腐蚀、硫酸镁型( $\text{Mg}^{2+}$ )强腐蚀、硫酸盐型( $\text{SO}_4^{2-}$ )强腐蚀(包括普通水泥、抗硫酸盐水泥)。《岩土工程勘察规范》对腐蚀介质的评价等级中,有三个或三个以上为强腐蚀时应综合评价为严重腐蚀的评价准则。黄钾铁矾蚀变带内的地下水,对普通水泥和高抗硫酸盐水泥均具有严重腐蚀作用。

### 4 黄钾铁矾蚀度带对水工建筑物的危害

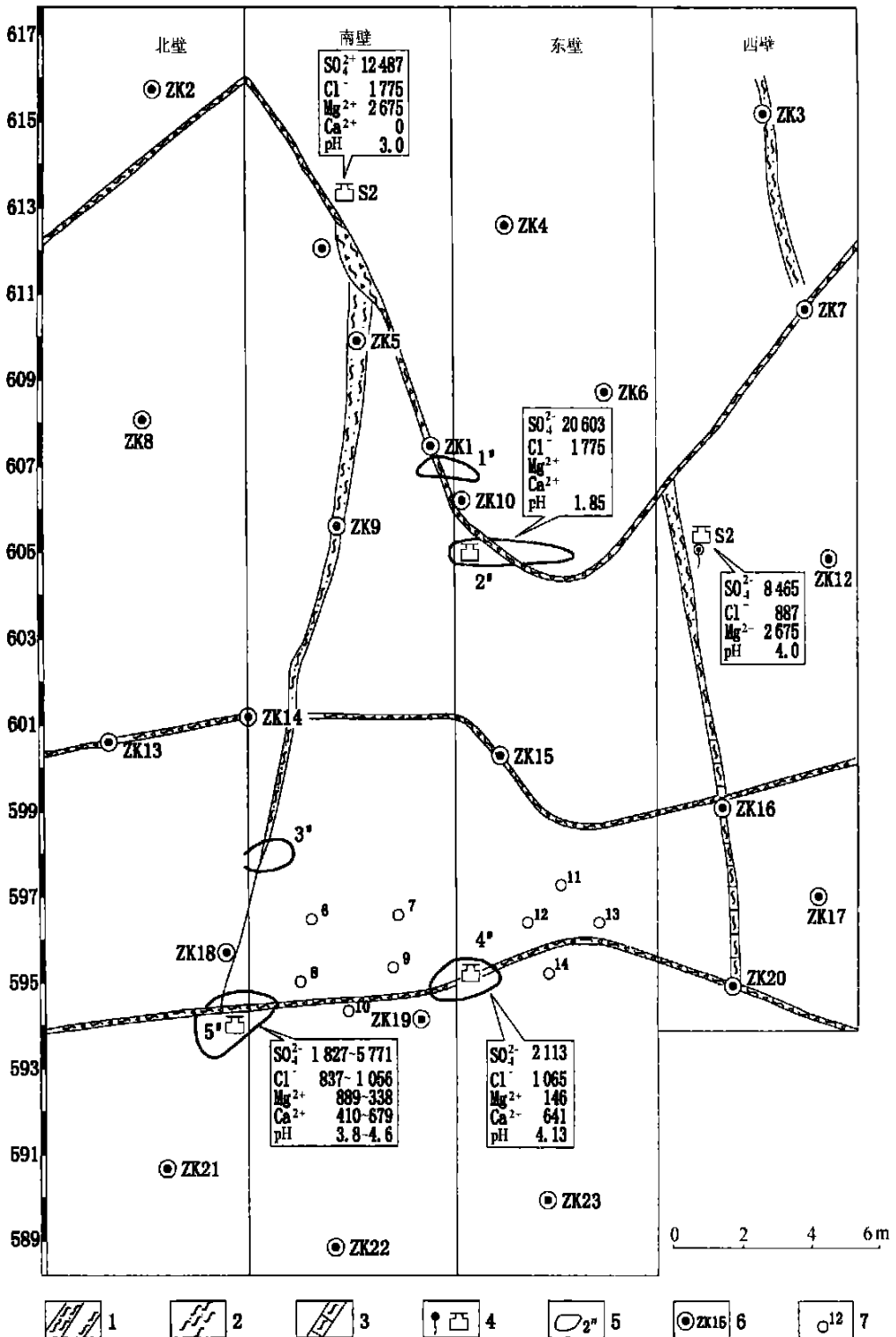
引水发电洞为钢筋砼结构,从 1998-09-12 开始浇筑砼,同年 11 月底结束。施工时首先将竖井壁上的黄钾铁矾蚀变带挖除,挖除深度为宽度的两倍,东壁清理深 10~20 cm,西壁深 10~110 cm,将蚀变带清洗干净,用高抗硫酸盐水泥砂浆封闭蚀变带,并用高抗硫酸盐水泥砂浆喷护蚀变带两侧岩体,有黄色痕迹,喷护厚 10 cm,然后浇筑设计标号为 C25,抗渗标号为 S8,砼配合比见表 1。竖井砼的浇筑采用泵送,浇筑厚度每层大约 30~50 cm,水平均匀上升,模板内安置 2 个插入式振捣棒,人工在仓内振捣,浇筑强度 4~6  $\text{m}^3/\text{h}$ 。

表 1 砼配合比表

水泥品种	水灰比(质量比)	$w$ (砂率)/%	坍落度/cm	$w$ (含气量)/%	水量/kg	砂量/kg	水泥量/kg	石子量/kg		木钙量/kg
								小石子	中石子	
硅酸盐 425#	0.4	38	15~18	4~5	164	668	403	545	545	0.2

竖井砼厚 60 cm。1999 年 5 月(相距仅半年的时间),在竖井固结和帷幕灌浆过程中,发现竖井 574 m 高程东壁,风钻孔孔壁粗糙、掉块,且从孔内向外流黑褐色的水。采用人工钢钎,郎头凿开砼看,砼中的水泥被侵蚀带走骨料呈架空或散体结构,局部为泥湖状,砼中常见有近水平分布的铁锈红色泥质物。经物探声波测试、回弹、锤击,竖井内发现有 5 处腐蚀较严重的部位(见图 1)。从凿开的 5 个腐蚀洞看,腐蚀洞长约 1~1.5 m,高 30~80 cm,

均呈条带状近水平展布,腐蚀严重部位,砼骨料呈架空或散体结构,水泥大部分被带走,颜色多为黑色,向外砼由架空结构渐变为弱胶结,砼骨料中分布有铁锈红色泥质物。据抗压试验,砼强度一般  $< 20$  MPa,再往外凿,腐蚀洞的砼基本呈青灰色,但局部近水平分布还有铁锈红色泥质物,厚 1~3 mm,砼强度接近 25 MPa,说明腐蚀洞外围砼强度满足 C25 的设计要求。



1 断层破碎带及断层泥 2 黄钾铁矾蚀变带 3 黄铁矿 4 地下水出露点及水样编号  
5 竖井砭侵蚀洞及水样编号 6 取钻钻孔编号 7 物探测试点编号

图1 发电洞竖井地质展视图

## 5 砭腐蚀原因分析

据发电洞水质分析资料,流经黄钾铁矾蚀变带内的地下水,竖井内16组,水中 $\text{SO}_4^{2-}$ 在8 182~12 487 mg/L, $\text{Cl}^-$ 在837~2 599 mg/L, $\text{Mg}^{2+}$ 在195~2 675 mg/L,pH值在1.85~4.6;下水平段(隧洞段)21组水质分析, $\text{SO}_4^{2-}$ 含量在542~1 560 mg/L, $\text{Cl}^-$ 含量130~665 mg/L, $\text{Mg}^{2+}$ 含量2.4~5.3 mg/L,pH值7.3~11.7,对普通硅酸盐水泥和高抗硫酸盐水泥均具有强腐蚀性。发电洞竖井浇筑的普通硅酸盐水泥砭,硬化后仅半年时间,即发现竖壁有多处砭被腐蚀,这主要是这种侵蚀水与砭中的水泥所含的 $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3$ 发生反应生成钙矾石( $3\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot3\text{CaSO}_4\cdot32\text{H}_2\text{O}$ ),钙矾石的形成体积增加,造成水泥石膨胀产生裂缝而破坏,而 $\text{Mg}^{2+}$ 的存在又促进了水泥石的分解。

砭受侵的速率取决于腐蚀液的浓度和砭的密实度。一般泵送砭入模后为逐层浇筑,分层振捣,稍不注意浇筑面上就有泌水,浮浆而造成不密实部位。从发电洞竖井处理,砭外围开挖的情况看,竖井内七处砭受腐蚀较严重的部位,均位于砭施工冷缝处,这主要是砭浇筑不连续,砭浇筑过程中未及时排水、导水,竖井壁上强腐蚀的酸性水沿洞壁进入到砭浇筑的仓内,在仓内汇集到低洼地带,下次浇筑时没有将仓内的侵蚀水排干净,在砭还没有凝固之前,可先腐蚀发泡,留下薄弱面,酸性腐蚀水沿此薄弱面,腐蚀加剧加快,砭强度明显降低。如ZK24号砭取心孔,取出的砭心两端为青灰色,中间为铁锈红色,说明在砭浇筑过程中铁锈红色的酸性腐蚀水已进入砭内。从表面看,砭比较密实,气孔很少,但从岩心抗压强度看,两端青灰色抗压强度大于25 MPa,纵波速度 $v_p$ 大于4 200 m/s,中间发黄的岩心抗压强度21 MPa,纵波速度 $v_p$ 在3 500 m/s,砭强度明显降低。在竖井处理过程中发现,浇筑比较密实的砭,即是强腐蚀的酸性水与砭直接接触,仅砭的表面被侵蚀,侵蚀厚1~3 cm,最大5 cm。为进一步全面查清竖井砭

被腐蚀的程度,用钻孔取心33个,其中竖井内24个,水平段9个,钻孔岩心大部分抗压强度在25 MPa以上,纵波速度 $v_p > 4\ 000$  m/s;个别岩心抗压强度在21 MPa左右,纵波速度 $v_p$ 在3 500~3 700 m/s(受侵的砭被凿除),说明竖井内的砭,除施工冷缝腐蚀较严重外,竖井砭整体质量是好的,强度满足设计C25的技术要求。

## 6 发电洞竖井防腐处理

发电洞竖井的防腐处理方案比较:1)拆除竖井及下弯道,在岩面上建立防腐隔离层,然后浇筑防腐砭;2)拆除竖井全部砭,建立防腐隔离层,浇筑防腐砭;3)在竖井砭外围环状开挖,建立防腐隔离层,浇筑防腐砭(该方案主要取决于竖井砭受侵程度);4)竖井内进行防腐固结灌浆和帷幕灌浆;5)①在原竖井砭上做防腐隔离层,钢内衬中浇筑40 cm的防腐砭;5)②在原竖井砭壁上做防腐隔离层,然后浇筑50 cm的防腐砭。5)③拆除竖井内壁20 cm厚的砭,做防腐隔离层,钢衬中浇筑20 cm厚的防腐砭。考虑到竖井砭仅局部被腐蚀,砭强度整体是好的。经反复论证,认为方案3)确实可行。具体处理如下:

①首先从竖井砭外围岩体内采用控制爆破,自下而上开挖宽1.0 m的环洞,分三次开挖,开挖一段修复一段。

②开挖的环洞壁上的渗水采用HLC-VII堵漏剂和PU4水溶性聚氨醋化灌堵漏。

③堵漏完成后,在环洞岩壁上涂抹丙乳净浆,在涂过净浆的岩面上抹[m(水泥):m(砂):m(丙乳)=1:1.5:0.3]的丙乳砂浆,每遍砂浆厚不超过1 cm,抹3~4遍,做到洞壁每处丙乳砂浆厚 $\geq 3$  cm。

④在做好的丙乳砂浆表面涂刷PU3高级耐磨防渗防腐涂料二遍。

⑤在做好的防腐处理的环洞内浇筑掺超细矿渣粉高性能砭。

## 7 结语

发电洞竖井的防腐处理於2000年元月完成,通过一年的运行,工程运行良好。