

大河口水电站枢纽布置

罗观育

(大河口水电站工程指挥部,酉阳,648818)

摘要 大河口电站坝址位于峡谷河段,枢纽建筑物的布置对工程造价、施工工期有现实意义。峡谷地区消能防冲的布置,影响枢纽建筑物的布置。本文结合工程特点,合理地解决消能工的型式。

关键词 大河口水电站 枢纽布置 消能防冲 试验研究

1 工程概况

大河口水电站,位于酉阳县苍岭区境内,为乌江右岸的一级支流阿蓬江上。阿蓬江共规划9个梯级,大河口电站为第8级。

枢纽区为峡谷的进口段,河宽约60m,两岸相对高差380~900m,河流横穿岩层,裂隙发育,河谷呈“V”形,坡角50°~70°,局部直立或成反坡。

坝址区出露地层,为奥陶系下统,红花园组,分乡组,南津关组,岩性以灰岩为主。次为薄层灰岩夹页岩。坝址区无大断裂通过,但规模较小的断层,裂隙仍较发育,其中以走向N60°~80°W倾向NE的 f_{305} 、 f_{306} 、 f_{301} 为主。断层的特征与天馆背斜直交的横张结构面,断层面均有起伏,断层破碎带以角砾岩为主,并有大量方解石填充。坝址区的裂隙,左岸以 f_{306} 上盘,走向NW为主,倾角大于50°,裂隙面有泥质填充。

红花园组及分乡组在坝址区岩溶发育,溶洞直径为0.2~0.4m,个别达1m左右,可见深度一般小于3m。河床岩溶仅发现浅部岩溶,溶率仅为0.7%,溶洞充填为红色粘土。两岸溶洞在正常蓄水位以下,左右岸均有分布,除靠近河床溶洞有地下水露头外,其余均

无长年水流。溶蚀带是沿 f_{306} 发育,填充物质为块碎石及粘土。

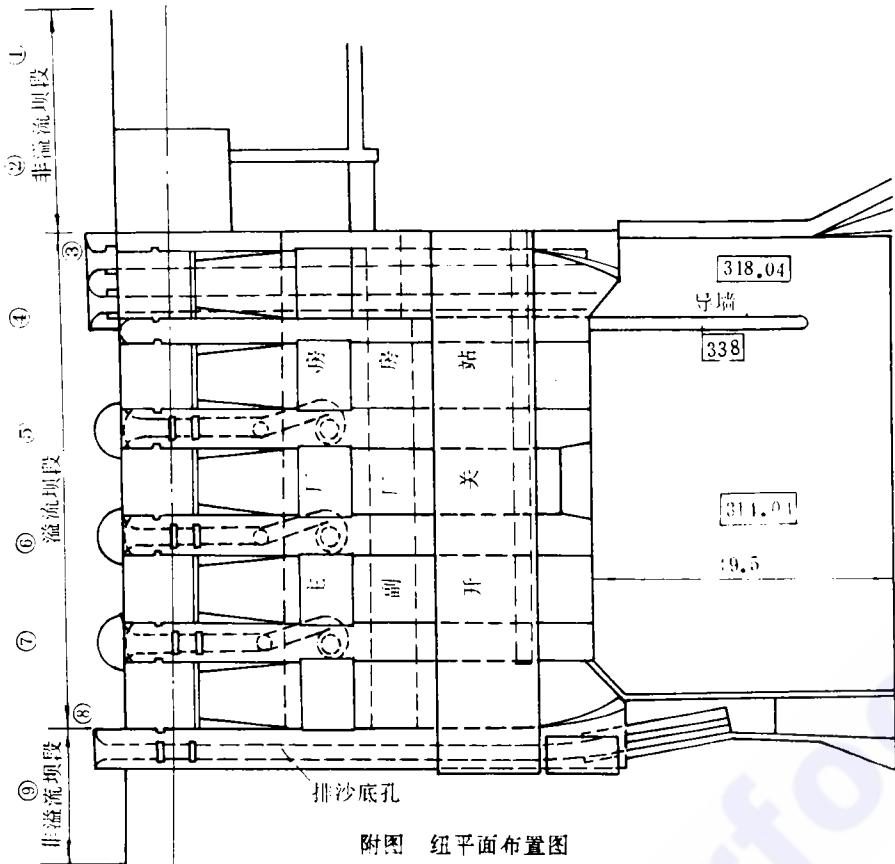
从坝址区的岩石结构分析,页岩累计厚度占整个坝区宽度的3%,除分乡组灰岩为中厚层状结构,红花园组为厚~巨厚层状,坝基岩体质量属Ⅰ类岩体。

2 枢纽布置

大河口水电站为混凝土空腹重力坝,坝内式厂房,最大坝高85m,坝顶长149m,共分9个坝段,1、2、3、9为非溢流坝,4、5、6、7、8为空腹溢流坝,8坝段布置冲砂底孔,5、6、7为主机坝段,共装机3台,单机容量2.3万kW。溢流坝总长86m,非溢流坝总长63m。

溢洪道共设5孔,中部三孔为正向挑流,左右两边孔为扭曲贴角鼻坎挑流。溢洪道为开敞式,每孔宽11m,采用弧形闸门,挡水高度15m。

主厂房位于坝空腹处,高21m,宽22m,空腹距上游坝面最小距离为21.75m,距下游面21.96m。机组间距与坝段分缝一致为17m。机组进水口,布置于溢流坝的闸墩中部,墩厚6m。副厂房位于主厂房的下游侧,溢流坝的尾部,长86m,共分五层,主变压器布置于副厂房的上游。枢纽布置如附图。



附图 纽平面布置图

3 枢纽布置和型式选择的主要因素

1. 坝址区左岸自然边坡为 $50^{\circ}\sim 60^{\circ}$,右岸为 $70^{\circ}\sim 80^{\circ}$,高差为 $300\sim 400m$,构成河谷为不对称的“V”字形。河床宽仅 $60m$,为解决狭谷区的枢纽布置,坝址的地貌特征,对工程造价影响相当大,且由于左岸地形陡峻,坝基开挖的影响,致使边坡稳定进一步恶化,需要进行大量的处理,因此,枢纽布置应研究使开挖量减少到最低限度。

2. 坝址左岸有 f_{306} 断层,及顺河向的裂隙,对厂房纵轴线布置及进厂交通有较大的影响。因此,减少左岸坝端开挖,对左岸非溢流的侧向稳定和空腹结构受力均是有利的。

3. 消能防冲方案的选择:为保证主要建筑物的安全,冲刷坑距大坝必须有一定的安全距离,由于峡谷河段,可利用的宽度受到限

制,厂房布置于坝趾附近才是经济的。

4. 溢洪道的布置:溢洪道除泄洪的要求外,应不危及坝基及边坡稳定的要求,从冲刷坑下游冲刷的物质所形成的堆丘,不致恶化电站的尾水流态及明显地抬高尾水位。

5. 在峡谷地区修建水力枢纽,施工场地十分狭窄,施工导流,场内外交通,辅助企业的布置,施工机械的选用等,均受到严重的制约。因此,枢纽布置,建筑物型式的选择,应考虑施工条件。

4 枢纽布置及建筑物型式选择

4.1 厂房位置选择

枢纽布置时综合考虑了上述因素,并进行了地下厂房与坝内式厂房的比较,简述如下:

左岸地下厂房布置:采用每台机一引水

隧洞，隧洞直径 4.3m，洞轴线间距 12.8m，所经地层为红花园组的巨厚层灰岩。主厂房硐室长 109m，宽 14m，高 34m，位于南津关组的中厚层灰岩内。但是 NE 及 SE 向的裂隙倾向厂房，加之 NE、EW 向陡倾角裂隙和层面裂隙组合，形成倾向主厂房内的三角体，对厂房岩壁的稳定极为不利。尾水隧洞亦采用一机一洞的布置，为有压尾水隧洞，直径 3.8m，洞线经过 f_{306} 断层及南津关组灰岩。上述引水隧洞及尾水隧洞围岩稳定性好。

右岸地下厂房布置，其建筑物的主要尺寸与左岸地下厂房基本相同。但其引水隧洞进口位于大湾组页岩与灰岩互层，稳定性较差，主厂房位于分乡组的灰岩夹页岩，同时有缓倾角裂隙倾向硐内与陡倾角裂隙的切割，构成稳定性较差的岩体。

地下厂房方案，其挡水建筑物为混凝土重力坝，最大坝高 80.5m，坝顶长 180m，溢洪道为五孔，每孔尺寸为 12m × 15m。

坝内式厂房方案的枢纽布置于前所述。

综合分析研究后认为：

厂坝分离方案，从施工上考虑，可提前进行地下厂房、引水隧洞、尾水隧洞的开挖，亦可全年施工。坝内式厂房由于坝与厂房集中于河床部分，施工进度受坝体上升速度的影响，为解决安全渡汛，比重力坝方案要困难得多。从运行方面分析，两方案的设备均布置坝内或地下，其通风，防潮，排水，照明等条件均相同。从主要工程和造价分析，地下厂房方案的土石方开挖量为坝内式厂房的 185%，混凝土总量为 144%，造价为 1.55：1，施工总工期较坝内式长 6~8 个月。

综合上述分析，坝内式厂房方案是经济合理的。

4.2 泄洪方案选择

本工程处于峡谷河段内，洪水流量大，500 年一遇的洪峰流量为 $12\ 800\text{m}^3/\text{s}$ ，50 年一遇为 $8\ 470\text{m}^3/\text{s}$ ，根据河谷宽度及溢流前缘的布置，最大泄洪宽度为 55m，其相应的单

宽流量分别为 $232.7\text{m}^3/\text{s}$ 及 $154\text{m}^3/\text{s}$ ，跌差仅为 40m。根据国内已建成的重力坝分析，其单宽流属较大的。如何解决消能防冲是一个较困难的问题，是整个枢纽设计中的主要矛盾。根据水工模型试验，采取了下面的措施。

1. 在泄洪方案的布置上，由于两岸地形陡峻，开敞式的陡槽溢洪道布置困难，而泄洪隧洞泄量少。采用岸边滑雪式溢洪道与坝体表孔、中孔和深孔共同泄洪方式。

2. 消能方式，主要研究了挑流水垫消能，利用表孔溢洪道的挑流建筑物，从底面及侧面对泄流建筑物末端，在挑距范围内导向下游的水垫塘，进行水下淹没消能。

3. 溢洪道为表孔开敞式，机组引水钢管布置于闸墩内，因此，闸墩厚度较大。若采用缩短闸长，则闸墩尾部设计不当，可能在尾部形成水冠；若将闸墩等宽布置，则工程量加大。故将闸墩延长至挑流鼻坎末端，闸墩厚度逐渐减少，使鼻坎处的单宽流量减少到 $206.7\text{m}^3/\text{s}$ ，及 $137.8\text{m}^3/\text{s}$ 。

4. 为使急流纵向扩散，以适应峡谷地形，增强消能效果。对挑坎的体形选择，考虑雾化不过于强烈的窄缝式挑坎。因此，两边孔（1、5 孔）采用急流转弯，纵向收缩的扭曲鼻坎，加大鼻坎长度，最大挑角为 31.9° ，最小挑角为 24.1° 。2、4 孔的鼻坎，比 3 孔增加 5m，最大挑角为 24.1° ，3 孔的挑角为 16.05° 。

5. 溢洪道的尺寸选择，比较了 6 孔溢洪道与 5 孔溢洪道两种方案，6 孔溢洪道方案，孔口尺寸为 $6\text{m} \times 10\text{m}$ 。但是，由于下游水位高，挑流落差小，泄槽纵向坡度小，佛氏数低等原因，致使挑流无法起挑，挑流直接冲刷尾水建筑物。若采用此布置方式，增加了左右岸的边坡开挖，加大工程量，尤其是对左岸高陡边坡的稳定，影响甚大，因此予以放弃，而选用 5 孔方案。

6. 在水库校核洪水位，总泄洪量达 $12\ 500\text{m}^3/\text{s}$ ，要求下游的总消能量达 607 万 kW，对 60m 宽的同峡谷来说，平均单宽消能

率达 10.5 万 kW/m。由于消能率大，在自由溢流，水舌对基岩的冲刷除考虑其泄洪和历时外，增加下游水垫厚度使水流在水垫塘内淹没扩散。为了减少冲刷坑的发展，不致危及岸坡的稳定和射流时产生的波动不影响机组的运行。因此，在冲刷坑的范围进行预挖，加大水垫厚度，使在下泄校核洪水及设计洪水时，水垫厚度分别为 38m 及 32m。

本工程大流量消能方式的选择，与枢纽总布置关系很大，为简化枢纽布置，采用坝体表孔泄洪。尤其是坝内式厂房，不影响厂房位置的布置，采用坝体泄洪和厂房相结合的工程布置方案，是经济合理的。

根据优化的水工结构布置，水工模型试验作了进一步的验证。

在设计洪水和校核洪水情况下，闸门全开时，水舌射程外缘分别为 84m 及 73.6m，入水宽度分别为 64m 及 42.40m，均不冲刷岸坡，冲刷坑最大深度为 16.4m，冲坑后坡为

~~~~~  
(上接第 9 页)

段成果上报审批中，均获得省内外专家及上级主管部门的好评。为将大河口电站建设成优质工程打下了良好的基础。

经过调整梯级规划后的阿蓬江渔滩电站以下中下游河段，将原三级开发方案改为四级开发。确定大河口电站坝址定在大滩。上游新滩梯级计划在大河口之后列为近期开发的后备项目。最下游一级梯子洞电站，由于受乌江干流彭水电站回水的制约，宜安排在彭水电站之后建设。最上级灌河坝梯级规模较小，经济指标稍差，可列到 2000 年后再建。

经过初步设计，2 个坝线，3 种坝型，12 个方案的比较论证，确定空腹重力坝为推荐坝型，地质条件及施工条件较好的上坝线为推荐坝线；枢纽布置为坝内式厂房，坝顶五孔  $12m \times 15m$  泄洪表孔。采取小差动挑流与下游预挖冲刷坑的方式消能。施工导流为断流

1 : 8.5，最大冲刷深度距坝趾 93m。根据模型实测，冲坑形成后，尾水位无大的起伏，水面较平稳，加上尾水流速较小，厂房尾水不致抬高，因此，不存在尾水波动影响机组出力的稳定性。对冲刷坑下游的堆丘，根据实测，堆丘顶部高程较天然基岩顶板高程抬高 15.4m，为锥体形状，使正常尾水位抬高 1.78m。若对冲刷坑进行舟式护坦保护，混凝土方量过大，但尾水位抬高值减少 1m。

## 5 结束语

大河口水电站的枢纽布置，妥善地解决了狭谷地区枢纽布置的主要矛盾，采用坝内式厂房布置方案，适合于坝址的地形特点及地质条件。在文献中，狭窄河谷坝、厂集中布置的型式和位置选择，尚无明确的标准可循。

(收稿日期：19950123)

~~~~~  
围堰隧洞导流。工程总工期 52 个月。

优化设计阶段，通过充分论证，改斜井进厂为垂直与水平进厂相结合。取消导流底孔，调整冲刷坑宽度，优化大坝形体等。并在建设单位主持下，完成各标招标文件编写和协助工程指挥部进行招标、评标工作。

施工详图设计阶段，我院在建设单位大力支持下已组织三次现场设计，设计人员克服各种困难、日夜加班，共完成图纸 170 张，满足了施工进度的要求，为工程建设顺利进行提供了有力的保证。

大河口电站地质条件复杂，地形条件较差，空腹重力坝坝型的技术难度大。今后的设计任务还十分艰巨。对此，我们的态度是：同心协力，艰苦奋斗，精心设计，为黔江地区经济发展贡献我们最大的力量。

(收稿日期：19950124)