柳城(蓝口)水电站工程水闸断面模型水工试验研究

王丽雯 张广传 赖冠文 (广东省水利水电科学研究院,广州,510610)

摘 要:通过对柳城(蓝口)水电站工程水闸断面模型的水工试验研究,确定能满足泄洪能力、过闸水流上、下游衔接流态要求的闸孔形式,提出推荐的水闸消能方式,为设计提供科学参考依据。

关键词:断面模型 泄洪能力 衔接流态 消能

1 工程概况

柳城(蓝口)水电站工程位于东江干流上的枫树坝水库下游,坝址位于东源县柳城镇下游约2.4km的东江干流上,距上游龙川县老隆镇约为20km,距下游河源市区(新丰江与东江交汇口)约58.3km。电站装机容量2.55万 KW,是一座以发电为主的低水头径流式水电站。枢纽主要建筑物包括拦河闸坝、船闸、水电站厂房及连接土坝等。

本工程属 等大(1)型工程,拦河水闸建筑物为2级,按30年一遇洪水设计,100年一遇洪水校核。本试验在参考了东江其他水闸的设计后,设计单位与科研单位共同提出了水闸消能工的设计方案进行试验。

2 试验研究的内容

测定水闸全开及不同的开度时的泄洪能力,以及上、下游水流衔接流态; 验证下游消力池深度和长度;

提出闸门管理运行条件。

3 断面模型设计与制作

3.1 模型范围

根据试验研究的内容,断面模型主要是解决水闸消能工的布置及上、下游水流的衔接,因此,模型必须按重力相似定律设计成正态模型。按相似条件得如下比尺:

几何比尺
$$\lambda_l = \frac{B_p}{B_m} = 45$$

$$\lambda_h = \lambda_l = 45$$

流速比尺 $\lambda_V = \lambda_h^{1/2} = 6.708$

流量比尺 $\lambda_0 = \lambda_1^{\frac{5}{2}} = 13584.11$

时间比尺 $\lambda_i = 6.708$

3.2 模型制作

模型上游截取 360m,取河床平均高程为 53.00m,下游截取 500m 河道,取高程为 52.50m,分别采用水泥光面制作,水闸底板、闸墩以及消力池采用杉木精制、石蜡抛光,可满足糙率相似的要求。

4 试验研究成果分析

4.1 过流能力的试验

断面模型进行了设计方案的过流能力试验。其布置见图 1。试验表明,在设计流量条件下,测试的闸上游水位为 62.78m; 在校核流量条件下,测试的闸上游水位为 64.03m,断面模型的试验结果说明,设计方案可以满足设计计算的 62.89m 和 64.19m 的过流能力要求。由于只考虑闸墩的侧收缩和下游水流淹没流态的影响,未考虑到河势及河道形态的影响,水闸的过流能力最终以整体模型的试验结果为准,断面模型水闸过流能力的试验成果只作参考。断面模型水闸过流能力的试验成果见表 1。

水闸为自由出流时,单孔闸门局部开启不同开度的上游水位与流量关系见图 2;闸下游产生稳定的淹没底流的临界安全下游水位与开度的关系见图 3;在正常蓄水位时,单孔闸门不同开度与泄流量关系见图 4。

4.2 水流衔接的流态

设计方案在闸门全开工况泄洪的试验表明:由于上、下游水头落差较小,过闸水流的衔接为比较稳定的波流流态。在设计流量泄流时,闸后最大底流速为2.46m/s,出现在0+081.50m 断面,防冲槽(0+103.50m)断面最大底流速只有1.66m/s。在校核流量泄流时,各断面流速增大,0+081.50 断面底流最大为2.93m/s,防冲槽(0+103.50m)断面最大底流速为2.11m/s。随着泄流量的减小,闸后各断面的流速相应减小,闸后各断面的垂线流速分布呈面大底小的分布规律,对下游河床不会产生较严重的冲刷现象。

设计方案在闸门局部开启工况泄洪,下游为最低水位(53.54m)时,水流衔接较好,并无水跃出池现象,坎后最大底流速为1.75m/s,后的水流与下游的衔接流态与闸门开度的大小有密切关系,试验表明,不考虑下游水位的大小,随意开启闸门的大小,必然会导致闸下游的严重冲刷。在一定的下游水位通过开启相应的闸门开度及孔数,设计方案可以产生稳定的淹

表 1 断面模型水闸过流能力

频率(%)	流量 (m³/s)	Z _± (m)	Z ⊤(m)	Z(m)
0.5	9519	64.54	64. 41	0.13
1(校核)	8572	64.03	63. 93	0.10
2	7142	63. 25	63. 17	0.08
3.33(设 计)	6380	62.78	62.72	0.06
5	4631	61.57	61.52	0.05
10	3087	60.09	60.05	0.04
20	2058	58.76	58.74	0.02
停机流量	1600	57.72	57. 71	0.01

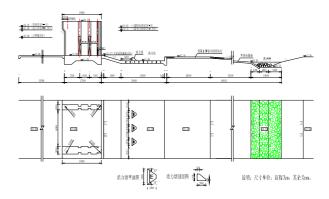


图 1 设计方案平、剖面布置图

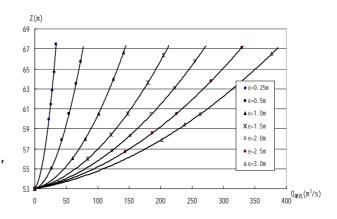


图 2 单孔闸门开度、上游水位和流量的关系

没水跃,使得水流过闸后与下游平顺地缓流衔接,各断面流速分布均呈面大底小的分布规律。

4.3 消能效果分析

由于本电站为径流式水电站,泄洪闸的调度运用方式取决于上游来水流量的大小。因此,闸

门较常运用在局部开启状态。当闸门全开泄洪时,上、下游落差较小,过闸水流流速不大,闸后水流与下游缓流衔接,不会产生较明显的冲刷破坏。当下游水位较低、闸门局部开启时,出闸水流流速较大,闸后水流在下游容易形成远驱水跃,造成海漫及下游河床的冲刷。最危险的工况是:水闸初始开闸泄洪,下游为单机满发时所对应的下游水位(本工程单机满发时下游水位为53.54m),这时的下游水位最低,上、下游落差较大,下游水垫较薄,流速较大,容易冲刷下游河床。如不设消力墩,在最危险工况下,闸门开启0.25m开度时,消力坎后出现跌水,水流直接冲击海漫。

试验表明,设计方案在最危险的工况下,出闸水流顺斜坡下潜池底撞击消力墩,消散部分能量,并在消力池内产生稳定的淹没水跃。坎后海漫的降低,使得护坦上的水流沿垂线方向得到了进一步的扩散、调整。如闸门开启 0.25m 开度,下游出现最低 53.54m 水位时,水流在消力池内能产生稳定的水跃,消能较充分,海漫断面 (0+054.50m)最大底流速为 2.01m/s。

闸门开启 0.5m~3.0m 在水流大于下游临界水位时,水跃均发生在消力池内,并且在消力池内增设消力墩后,池内水跃较为稳定,闸后各断面的垂线流速呈面大底小的分布。

综上所述,设计方案的消力池内加设一排消力墩,墩顶高程为52.30m,海漫高程为52.50m。此方案在最危险工况即下游为最低水位时,消力池产生的消能效果能满足设计要求。随着下游水位的升高,各开度局部开启运行,其设计方案消能效果较好,完全满足设计要求。

4.4 水闸的管理运行条件

4.4.1 水闸开度的控制条件

试验表明,为了保证设计方案的水闸及消力池在各种开度工况时安全运行,闸门开度的大小 应满足表 2 条件:

4.4.2 水闸孔数的控制条件

试验表明,当来流量大于 $161.50\text{m}^3/\text{s}$ 小于 $318.36\text{m}^3/\text{s}$, 应控制 0.25m 闸门开度,闸门开孔数为 $7\sim14$ 孔;当来流量大于 $318.36\text{m}^3/\text{s}$ 小于 $668.81\text{m}^3/\text{s}$ 时,应控制 0.5m 闸门开度,闸门开孔数为 $8\sim13$ 孔;当来流量大于 $668.81\text{m}^3/\text{s}$ 时,根据上游来流量的大小部分开启开度为 1.0m 相应闸孔数,直到开完 14 孔后,再根据上游的来流量增大,相应把闸门开启到 1.5m 开度,待上游来流量达 $1600\text{m}^3/\text{s}$ 时,闸门全开泄洪。但在开启闸门运行过程中,应防止开度过小,下游水位较高,水流拍打闸门现象,如出现拍打闸门现象,则需加大开度,减小开孔数,降低水流的淹没度。

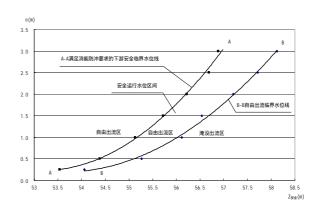


图 3 闸门开度的下游安全运行水位关系

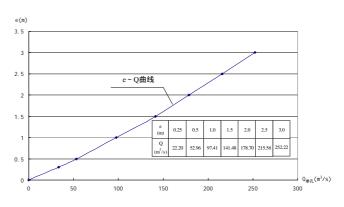


图 4 正常蓄水位对应单孔闸门开度与泄流量关系

表 2

下游水位变化范围(m)		
53. 54	Z _F < 54.06	
54.36	Z _▼ < 55. 10	
55. 18	Z ₇ < 56.03	
55.74	Z _₹ < 56.68	
56. 20	Z _▼ < 57. 22	
56.60	Z _₹ < 57.68	
56. 96	Z _▼ < 58. 11	
	53. 54 54. 36 55. 18 55. 74 56. 20 56. 60	

拦河闸运行应遵守同步、均匀、间隔、对称开启的原则,不应采取集中数孔同时开启的方式,以 减轻对下游河床的冲刷。

事实上,在实际运行中,可根据断面模型报告中管理运行的相关限制要求,在实际运行中总结经验,探索出一套行之有效的闸门均匀开启的操作运行方式。

5 结论

- (1)断面模型试验表明,14 孔单孔净宽 14m、闸低板高程为 53.00m 的水闸布置形式,断面模型试验成果能满足过流能力的设计要求,但未考虑河势和枢纽水工建筑物的影响,最终水闸的过流能力应以枢纽整体模型试验成果为最终结果,断面模型试验结果可供参考与比较。
- (2) 设计方案在闸门全开泄洪工况时,上、下游水流的衔接较为平顺,虽然在设计流量和校核流量工况时,闸下游流速较大,对河床有一定的冲刷能力,但在消力墩及消力池、海漫、防冲槽的作用下,不会使得水闸及消能工产生破坏。
- (3) 试验研究表明,闸后平段 1m,海漫高程 52.50m,消力池陡坡后加一排消力墩,可适应下游低水位时闸门局部开启的水流消能要求,其他开度的水流消能效果也有所改善。因此,设消力墩辅助消能工的设计方案是可行和必要的。
- (4)水闸的管理运行,必需严格按表2的条件进行操作,在运行过程中,不断总结经验,制定修改闸门的运行规则。

参考文献

- [1]《水力学》,成都科技大学水力学教研室,人民教育出版社 1979 年.
- [2] 紫金县沥口水利枢纽工程水闸断面模型水工试验研究,广东省水利水电科学研究院,2004年9月。
- [3] 河源市风光(横圳)水利枢纽工程水闸断面模型水工试验研究,广东省水利水电科学研究院, 2004年12月.