

《Energie》, 1986, No.1/2, 66—67 (德)

介绍西德海德堡市Raschka工程公司近38年来生产的约80台热功率自500千瓦到8.5万千瓦的沸腾炉。着重介绍了一台1984年11月投运的热功率1万千瓦, 烧洗煤煤浆的常压鼓泡床沸腾炉。列出了主要数据和测试结果。图2, 表2。

(以上王上一摘)

8703A016 自然循环水系统的热力计算法

《BWK》, 1986, No.7—8, 340—342 (德)

自然循环水系统的模拟计算一般是在以流体动力学为基础的数学模型上进行的。作者提出了偏重于循环系统中的能量转换的热力学计算模型。使用这个模型能较好地理解自然循环中的一些现象, 如脉动、流向转变过程。并运用此法进行了示范运算。图5。

8703A017 1986年空气净化法规在炉膛和烧垃圾装置上的实施

《BWK》, 1986, No.7—8, 351—357 (德)

于1986年秋季生效的空气净化法规对新老炉膛的排放量提出了新的要求。介绍了新机组应达到的技术要求和排放量的降低值。详细论述了空气净化法规对燃煤链条炉排锅炉SO₂的限制和燃重油锅炉NO_x以及烧垃圾装置的排放量的规定。还介绍了拔柏葛公司的重油燃烧器和斯坦因缪勒公司的燃料雾化器。图10, 表10, 参3。

8703A018 布置在空气预热器前或烟气除硫装置后的除氮装置

《BWK》, 1986, No.7—8, 358—363 (德)

本文介绍另一种布置在烟气除硫装置后的除氮装置, 这种布置不需外加能源, 从而使电厂的供电安全性和经济性得到明显的提高。图10, 表2, 参9。

8703A019 Wuppertal-Elberfeld 电厂的常压循环床沸腾炉热电机组

《BWK》, 1986, No.7—8, 320—326 (德)

该电厂的两座半负荷常压循环床沸腾炉是它的第四代设备。这两台沸腾炉的炉膛热功率各为13.8万千瓦, 蒸汽参数为201巴/535°C, 一次中间再热压力为46.6巴, 温度为535°C。在输出功率为5.6万千瓦时, 汽轮机的纯电功率为10.2万千瓦。论述了这台机组的基本设计和布置, 常压循环床沸腾炉的布置及运行特性。图9, 表1, 参4。

(以上由蔡桂琴摘王上一校)

8703A020 火力发电现场技术展望

《电气现场技术》, 1986, 25, No.289, 20—24 (日)

火力发电目前所处的地位和作用十分明确, 故而进一步提高火电设备的运行技术、维修技术, 积极推进燃料多样化政策, 努力采用各种新技术, 以降低发电成本, 确保稳定、长期、安全供电是十分必要的。东京电力公司承担了全国约60%的发电任务, 提高运行水平当然尤为迫切。本文介绍了该公司为此而正在实施中的重要课题概况。图3, 表2。

8703A021 燃煤火电的技术开发状况

《电气现场技术》, 1986, 25, No.289, 25—30 (日)

据预测, 日本燃煤火力发电构成比, 将从1983年的6% (823万千瓦) 上升至1995年的10% (2100万千瓦)。为此, 日本除了在机组容量和蒸汽参数的选定及运行等常规方面作完善化努力外, 还在煤的其它利用领域寻求新的途径, 如煤的液化、气化、流化床锅炉、低品位煤的利用、超超临界技术等。文章介绍了现有技术及新技术开发状况。图5, 表2。