文章编号:1001-2060(2015)01-0072-06

凝汽器管板强度的矩阵位移分析法

周 翔 赖喜德 陈小明 雷明川

(西华大学 能源与环境学院 四川 成都 610039)

摘 要:采用力学中的矩阵位移法,将 HEI 标准中所提出的 管板梁条力学模型进行了单元离散分析和整体解析,以矩阵 位移法为内核算法,在 VS2010 环境中使用 VB. NET 语言编 写了专用计算软件,并对 HEI 中的实例进行计算。计算表 明:软件计算输出的最大弯矩、最大应力及最大挠度数据与 HEI 算例中给出的结果相比,相对误差在 1% 以内; 与采用 ANSYS – APDL 计算的弯矩值相比,自编软件计算的弯矩结 果误差在 1% 以内; 在凝汽器管板强度分析计算中采用矩阵 位移法对管板梁条力学模型进行求解是可行的。

关键 词: 凝汽器; 管板; 梁条; 矩阵位移法

中图分类号: 0347 文献标识码: A DOI:10.16146/j.cnki.rndlgc.2015.01.020

引 言

凝汽器是凝汽式汽轮机的主要辅助设备,是构 成热电站的重要设备之一,其可靠性将直接影响整 个发电机组安全与经济运行^[1]。凝汽器管板是凝 汽器最重要的部件之一,管板的强度直接关系到凝 汽器冷却管与管板间胀焊连接的严密性,关系到冷 却水向汽侧的泄漏问题、影响汽轮机组的正常运行, 因此对管板进行强度计算是十分必要的。

长期以来对凝汽器管板强度进行计算多是单靠 设计生产经验,这使凝汽器在使用过程中可能存在 不小的安全隐患。为了避免安全事故的发生,提高 管板设计生产水平,在最近的十几年里国内针对管 板强度计算的研究主要参照 HEI 标准中的"表面式 凝汽器标准"^[2]。HEI 标准中对管板的力学模型进 行了简化,所采用的梁条模型分析计算方法虽给出 算例,但并未提及详尽的分析求解方法和步骤,在应 用过程中还存在缺陷。

本研究采用力学中的矩阵位移法,将 HEI 标准 中所提出的管板梁条力学模型进行了单元离散分析 和整体解析,并以矩阵位移法为内核算法在 VS2010 环境中使用 VB. NET 语言编写了专用计算软件,可 以实现对凝汽器管板强度的有效求解,并为管板规 范化生产奠定一定的基础。

1 管板的梁条力学模型

大型电站凝汽器管板是被冷却管支承的多孔矩 形板,冷却管起弹性基础作用。如果避开直接考虑 水室并且把管板分成适当数目的窄条,同时把这些 窄条及其支承冷却管看作弹性基础上的梁,便可以 得到管板刚强度计算的近似解法。管板梁条模型的 选取有一定的规则^[3-4],梁条模型应在水室法兰与 外缘冷却管之间的距离最小处选取,且应当把重复 出现一次冷却管排列形式的宽度选定为梁条的宽 度。选取后的梁条其结构力学模型可以看成是由分 置弹簧支撑的杆件结构,如图1所示。

分置弹簧的弹性常数 $k_t = \frac{n E_t A_m}{L/2}$,N/mm。其中: n—沿梁条宽度一排的冷却管数 根; E_t —冷却管弹性模量 ,MPa; A_m —冷却管金属截面积 ,mm²; *L*— 冷却管有效长度 ,mm。

端部负荷 P = VW, N。其中: V一水压试验条 件下水室全部负荷作用在梁条单位宽度上的负荷, N/mm。梁条非开孔区均布载荷 $W_1 = q_t W$, N/mm。 其中: q_t 一水压试验压力, MPa。开孔区均布载荷 W_2 = φW_1 , N/mm。其中: φ 是用于考虑因开孔而使梁 条承受水压面积减小的系数, 针对 HEI 中所提供的 算例, φ 按下式确定:

$$\varphi = \frac{3S \times S \cos 30^{\circ} - 2A_f}{3S \times S \cos 30^{\circ}}$$

式中: $A_{
m f}$ 一冷却管通流面积 (mm) 2 。

在已知端部负荷、非开孔区和开孔区均布载荷

收稿日期: 2014 - 02 - 24; 修订日期: 2014 - 04 - 26

基金项目: 国家自然科学基金资助项目(51379179); 西华大学研究生创新基金资助项目(yejj2014182) 作者简介: 周 翔(1989 –), 男 湖南耒阳人,西华大学硕士研究生. 以及各几何参数的情况下,可采用力学中的矩阵位 移法对图1所示力学模型进行求解。



图 1 梁条结构的力学模型

Fig. 1 Mechanics model for beam structures

2 梁条模型的矩阵位移分析法

矩阵位移法的基本思路是将力学模型结构整体 拆开,分解成若干个单元(一般将每个杆件取作一 个单元),然后再将这些单元按一定的条件集合成 整体。其中包含了两个基本环节:单元分析和整体 分析^[5-6]。

在矩阵位移法中,单元分析的任务是建立单元 刚度方程,形成单元刚度矩阵;整体分析的主要任务 是将单元集合成整体,由单元刚度矩阵按照刚度集 成规则形成整体刚度矩阵,建立整体结构的位移法 基本方程,从而求出方程的解。

2.1 梁条结构的离散

针对图 1 中所示梁条结构的力学模型,将梁条 结构离散为若干单元 相应的每个杆件、弹簧对应一 个单元,对梁单元和单元结点进行编码。离散后的 梁条模型如图 2 所示,其中包含 16 个梁单元,16 个 弹簧单元以及 17 个结点。



图 2 梁条离散模型

Fig. 2 Discrete model for beam-strip

2.2 单元分析

 \bar{F}_{x1} , $\bar{F}_{x2} = 0$.

取某一梁单元进行分析,如图3所示,因所研究 对象为连续梁,忽略轴向变形,则: $u_1 = u_2 = 0$, 杆端的未知位移向量为:

 $\overline{\Delta}^e = \{ \overline{v_1} \ \overline{\theta_1} \ \overline{v_2} \ \overline{\theta_2} \}$

式中: $u_1 \mu_2$ 为端部轴向位移; $\theta_1 \theta_2$ —端部转角;

杆端的未知力向量为 $\bar{F}^e = \{\bar{F}_{y_1}, \bar{M}_1, \bar{F}_{y_2}, \bar{M}_2\}$ 。

在局部坐标系下,梁条单元转角位移方程矩阵 形式为:

$$\begin{pmatrix} \bar{F}_{y1} \\ \bar{M}_{1} \\ \bar{F}_{y2} \\ \bar{M}_{2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{12EI}{l^{3}} & \frac{6EI}{l^{2}} & -\frac{12EI}{l^{3}} & \frac{6EI}{l^{2}} \\ \frac{6EI}{l^{2}} & \frac{4EI}{l} & -\frac{6EI}{l^{2}} & \frac{2EI}{l} \\ -\frac{12EI}{l^{3}} & -\frac{6EI}{l^{2}} & \frac{12EI}{l^{3}} & -\frac{6EI}{l^{2}} \\ \frac{6EI}{l^{2}} & \frac{2EI}{l} & -\frac{6EI}{l^{2}} & \frac{4EI}{l} \\ \end{pmatrix} \begin{bmatrix} \bar{v}_{1} \\ \bar{\theta}_{1} \\ \bar{v}_{2} \\ \bar{\theta}_{2} \end{bmatrix}$$
iZ

为 \bar{F}^e = $\bar{k}^e \bar{\Delta}^e$ 。

式中: \bar{k}^e 一局部坐标系中的单元刚度矩阵; $\bar{v_1}$, $\bar{v_2}$ 一端部竖直方向上位移; $\bar{\theta_1}$, $\bar{\theta_2}$ 一端部转角; EI一管板的弯曲刚度。



图 3 梁条单元力学模型

Fig. 3 Mechanics model for beam-strip unit

针对弹簧单元 在整体坐标系下 弹簧单元刚度 为 k₁ ,满足式(1)。需注意的是 ,每列弹簧是根据排 列在梁一带宽度方向的冷却管等效而来 ,由于管板 中使用了抗冲击管 ,且在宽度方向各列所包含的抗 冲击管数量有所不同 ,故每列等效弹簧刚度会有差 异^[7-8]。(K₁) ;一第 *i* 结点处的刚度。

$$(F_{y})_{i} = (K_{t})_{i}v_{i}$$

$$(1)$$

2.3 整体分析

图 2 所示模型的整体刚度方程为式(2)。
$$F = K\Delta$$
 (2)

式中: F—结点力向量, $F = \{F_{y_1}, M_1, F_{y_2}, M_2, \cdots, F_{y_{17}}, M_{17}\}^{\mathrm{T}}; \Delta$ —结点位移向量, $\Delta = \{v_1, \theta_1, v_2, \theta_2, \cdots, p_{17}, \theta_{17}\}; K$ —结构的整体刚度矩阵。

整体刚度矩阵 K 是由单元刚度矩阵中的元素 及零元素重新排列而成的矩阵,重排需要着重讨论 元素的定位问题。首先要注意结点位移(或结点 力)的两种编码: 在整体分析中结点位移在结构中 统一进行编码 称为总码 ,单元分析中每个单元的两 个结点位移各自编码 ,称为局部码。由单元的结点 位移总码组成的向量称为 "单元定位向量",记为 λ° 。根据 λ° 将元素定位在 K 中的 λ_i 行和 λ_j 列的位 置上 ,依次累加得到 K。

针对 HEI 算例中的梁条模型 ,根据单元刚度矩 阵在整体坐标系中的叠加方法 ,以 K^e、K^e_t分别表示 梁单元和弹簧单元在整体坐标系中的单元刚度矩 阵 ,则总体刚度矩阵 K 为:

$$K = \sum_{e=1}^{16} K^{e} + \sum_{p=1}^{16} K^{p}_{t}$$
 (3)

$$K = \begin{pmatrix} \bar{k}_{11}^{1} & \bar{k}_{12}^{1} & \bar{k}_{13}^{1} & \bar{k}_{14}^{1} & & \\ \bar{k}_{21}^{1} & \bar{k}_{22}^{1} & \bar{k}_{23}^{1} & \bar{k}_{24}^{1} & & \\ \bar{k}_{31}^{1} & \bar{k}_{32}^{1} & \bar{k}_{33}^{1} & \bar{k}_{34}^{1} & & \\ \bar{k}_{41}^{1} & \bar{k}_{42}^{1} & \bar{k}_{43}^{1} & \bar{k}_{44}^{1} & & \\ & \vdots & \ddots & \\ & 0 & & 0 & \\ & 0 & & 0 & \\ & 0 & & 0 & \\ \end{pmatrix} + \\ \begin{pmatrix} 0 & & & \\ \bar{k}_{33}^{2} & \bar{k}_{34}^{2} & \bar{k}_{35}^{2} & \bar{k}_{36}^{2} \\ & \bar{k}_{33}^{2} & \bar{k}_{34}^{2} & \bar{k}_{35}^{2} & \bar{k}_{36}^{2} \\ & \bar{k}_{43}^{2} & \bar{k}_{44}^{2} & \bar{k}_{45}^{2} & \bar{k}_{46}^{2} & \\ & \bar{k}_{43}^{2} & \bar{k}_{44}^{2} & \bar{k}_{55}^{2} & \bar{k}_{56}^{2} \\ & \bar{k}_{43}^{2} & \bar{k}_{54}^{2} & \bar{k}_{55}^{2} & \bar{k}_{56}^{2} \\ & \bar{k}_{63}^{2} & \bar{k}_{64}^{2} & \bar{k}_{65}^{2} & \bar{k}_{66}^{2} \\ & \vdots & \ddots & \\ & 0 & & 0 \\ \end{pmatrix} + & \cdots \\ \begin{pmatrix} \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} \\ & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} \\ & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16} \\ & \bar{k}_{31}^{16} & \bar{k}_{31}^{16}$$

 $\bar{k}_{33\ 31}^{16} \quad \bar{k}_{33\ 32}^{16} \quad \bar{k}_{33\ 33}^{16} \quad \bar{k}_{33\ 34}^{16}$ $\bar{k}_{34\ 31}^{16} \quad \bar{k}_{34\ 32}^{16} \quad \bar{k}_{34\ 33}^{16} \quad \bar{k}_{34\ 34}^{16}$



整体刚度方程式(2)表示由结点位移 Δ 推算结 点力 F 的关系式。它只反映结构的刚度性质,而不 涉及到原结构上作用的实际荷载。

为建立位移法基本方程,现考虑位移法基本体 系的两种状态:

(1) 设荷载单独作用,此时在基本结构中引起的结点约束力为 F_p。

(2) 设结点位移 Δ 单独作用,此时在基本结构 中引起的结点约束力为 $F = K\Delta_{\circ}$

则位移法基本方程为:

 $F + F_{\rm p} = 0$

即:

$$K\Delta + F_p = 0 \tag{4}$$

 $P = -F_p$ 为等效结点荷载,则位移法基本方程 可写为:

 $K\Delta = p \tag{5}$

整体结构的等效结点荷载则按单元集成法求 得,即先在局部坐标系中对每个单元和结点进行荷 载分析然后在整体坐标系中表示。如图4所示为1 号单元荷载简图。



图4 1号单元荷载

Fig. 4 Simplified drawing of the load on No. 1 unit

其等效结点荷载向量为:

 $P^{1} = (PE M ql , -\frac{ql^{2}}{2})$

将所有单元节点荷载在整体坐标系中表示,得 到各单元的整体坐标等效结点荷载 P^e。整体结构 的等效结点荷载 P 可由下式确定:

$$P = \sum_{e=1}^{16} P^e$$
 (6)

2.4 解方程组

得出整体刚度矩阵 K 和结构的等效结点荷载 P 则方程组(5)可解,即可求出结点位移 Δ。结点 位移 Δ 确定之后,各杆杆端内力按式(7)确定。杆 端内力一部分是在节点位移被约束住的条件下的杆 端内力,即各杆的固端约束力 \bar{F}_{p}^{e} 。另一部分是钢架 在等效结点荷载作用下的杆端内力。

 $\bar{F}^e = \bar{k}^e \bar{\Delta}^e + \bar{F}^e_{\rm p} \tag{7}$

3 矩阵位移法程序化及实例计算

3.1 软件编写及功能实现

根据以上分析,将矩阵位移法的整个分析计算 过程程序化,编写成计算软件。该软件是采用 VB. NET 语言在 Microsoft Visual Studio 2010 环境中进行 编写^[9-10]。其中,利用 VS2010 中的 Windows 窗体 和 TextBox、Label 和 Button 等控件创建了用户操作 主界面。

软件操作主界面中包含了基本数据输入、计算 求解、和后处理3部分的功能 通过点击主界面上的 数据输入快捷键弹出基本数据输入窗体。

在完成所有基本参数输入后即可利用软件进行 管板梁条模型强度计算。计算完成后,采用 Textbox 控件和 Chart 控件对计算数据及挠度和弯矩图进行 输出。将 Textbox 中 Multiline 属性的布尔值设置为 Ture 以实现对输出数据的多行显示,然后清空 Chart 控件中的原始数据,将输出数据创建成数据集导入 到 Chart 中即可生成挠度和弯矩图。

3.2 实例计算

用编写好的以矩阵位移法为内核算法的软件对 HEI 中的实例进行计算。计算总框图如 5 所示。

原始数据取自文献 [2],在保证输入的基本参数与 HEI 算例中给定的数据相同的情况下,软件计 算输出的数据及弯矩和挠度曲线与 HEI 算例中给 出的求解结果对比,对比情况如图 6、图 7 和表 1 所示。

由表1中数据可见,通过软件计算得出的结果



图 5 计算程序总框图

Fig. 5 General block diagram of the

calculation program





Fig. 6 Chart showing a contrast of the deflection



图7 弯矩对比图

Fig. 7 Chart showing a contrast of the

bending moment

表1 与 HEI 的计算结果对比

Tab. 1 Contrast with HEI calculation results

会告	非开孔区			开孔区		
爹災	HEI	软件计算	相对误差/%	HEI	软件计算	相对误差/%
最大弯矩/N・mm	716 900	716 900	0	538 400	539 721.3	0.245
最大应力/MPa	44.8	44.79	0.022	71.6	72.27	0.935
最大挠度/mm	1.219	1.226	0.57	0.833	0.831	0.24

为进一步证明利用矩阵位移法对凝汽器管板梁 条力学模型进行求解的有效性,采用 ANSYS – AP– DL 对图 2 中梁条离散结构中的前 13 个结点建立模 型并计算各个结点的弯矩^[11] 模型如图 8 所示。

计算得到的弯矩随距离的变化情况如图 9 所示。

在 ANSYS – APDL 中提取每个结点处的弯矩 值,并将各结点处的弯矩值与采用自编软件计算得 到的弯矩值进行比较,结果如表2所示。

从表 2 弯矩的计算结果来看,采用 ANSYS – APDL 计算所得的结果与采用自编软件计算的结果 相对误差也能保证在 1% 以内。

通过自编软件的计算结果与 HEI 算例及 AN-SYS – APDL 计算结果的两组对比充分证明了利用 矩阵位移法对凝汽器管板梁条力学模型进行求解的 合理性。



图 8 管板梁条离散模型 Fig. 8 Discrete model for tubesheet beams





图 9 梁条弯矩计算结果

Fig. 9 Bending moment calculation results of the beams

表 2 与 ANSYS-APDL 的计算结果对比

Tab. 2 Contrast with ANSYS-APDL calculation results

结点编号	ANSYS – APDL	自编软件	相对误差/%
1	-6507118.4	-6507188.4	0
2	255649.5	255417.8	0.09
3	762755.0	762492.5	0.03
4	1082276.4	1082015.4	0.02
5	1248194.1	1247957.8	0.02
6	1282285.1	1282092.0	0.02
7	1212084.6	1211946.6	0.01
8	1061713.2	1061636.9	0.01
9	852565.7	852448.9	0.01
10	610776.0	610691.8	0.01
11	365825.3	365775.5	0.01
12	150284.0	150246.2	0.02
13	0	0	0%

4 结 论

通过软件计算数据与 HEI 计算实例及 ANSYS - APDL 计算数据对比可见最大弯矩、应力、挠度值 的相对误差均小于 1%,软件输出的挠度和弯矩曲 线的变化规律与 HEI 给出的基本一致,离散结构中 各个结点的弯矩值的相对误差也小于 1%,说明在 凝汽器管板强度分析计算的分析中采用矩阵位移法 对管板梁条力学模型进行求解是可行的。以矩阵位 移法为内核算法所编写的软件已达到较高精度,且 具有较高的计算效率,可用于凝汽器管板实际设计 生产中的配套计算。

参考文献:

[1] 张卓澄.大型电站凝汽器[M].北京:机械工业出版社, 1993 3.

ZHANG Zhuo-cheng. Large-sized condensers in power plants [M]. Beijing: China Machine Press ,1993 3.

- [2] Standards for stream surface condensers [S]. Heat Exchange Institude. HEI 2007.
- [3] 杨建中,洪善桃,袁仲伊.凝汽器管板的分析计算及程序实现
 [J].动力工程,1991,11(5):54-65.
 YANG Jian-zhong, HONG Shan-tao, YUAN Zhong-yi. Analysis, calculation and program realization of tubesheets in condensers
 [J]. Power Engineering,1991,11(5):54-65.
- [4] Soler A I ,Hill W S. Effective Bending Properties for Stress Analysis of Rectangular Tubesheets [J]. Journal for Engineering for Power ,1977(7): 365 - 370.
- [5] 龙驭球,包世华.结构力学 I [M].北京:高等教育出版社, 2006 2.

LONG Yu-qiu ,BAO Shi-hua. Structural mechanics [[M]. Beijing: Higher Education Press 2006 2.

- [6] 刘鸿文.简明材料力学[M].北京:高等教育出版社 2008 β.
 LIU Hong-wen. Concise mechanics of materials [M]. Beijing: Higher Education Press 2008 β.
- [7] 魏 一,吴炳祥. 凝汽器管板的带梁法计算方法[J]. 电站辅机,1998(2):4-18.
 WEI Yi, WU Bing-xiang. Method for calculating tubesheets with

beams in condensers [J]. Power Plant Auxiliary Equipment ,1998
(2):4-18.
[8] 吴奕生 陈 海 ,郭金基. 结构矩阵位移法在杆件结构分析中

- 的应用[J].广东土木建筑 2005 2(2):22 23. WU Yi-sheng ,CHEN Hai ,GUO Jin-ji. Applications of the structural matrix displacement method in structural analysis of rod or bar members[J]. Civil Construction in Guangdong ,2005 ,2(2):22 -23.
- [9] Bill Sheldon ,Billy Hollis ,Kent Sharkey. Professional Visual Basic 2010 and . NET 4 [M]. 北京: 清华大学出版社 2011 6.
 Bill Sheldon ,Billy Hollis ,Kent Sharkey. Professional Visual Basic 2010 and . NET 4 [M]. Beijing: Tsinghua University Press , 2011 6.
- [10] Brian siler Jeff Spotts. Special Edition Using Visual Basic . NET
 [M]. 北京: 电子工业出版社 2002 ら.
 Briansiler Jeff Spotts. Special Edition Using Visual Basic . NET
 [M]. Beijing: PUBLISHING HOUSE OF ELECTRONICS IN-DUSTRY 2002 ら.
- [11] 秦 琴 陶津平,邱 峰,等. 基于 ANSYS APDL 的复杂载荷 加载法[J]. 计算机辅助工程 2009(2):92-94.
 QIN Qin, TAO Jin-ping, QIU Feng, et al. Method for applying complex loads based on the ANSYS APDL[J]. Computer-aided Engineering 2009(2): 92-94.

(姜雪梅 编辑)

电站锅炉补给水处理流程全工况故障检测方法研究 = Study of the Method for Detecting Faults in the Makeup Water and Feedwater Treatment Flow Path of a Utility Boiler Under All Operating Conditions [刊 汉]ZHU Wei ,ZHANG Shi-rong ,LIN Yu (Automation Department ,College of Power and Mechanical Engineering ,Wuhan University ,Wuhan ,China ,Post Code: 430072) //Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. -2015 ,30(1). -66-71

There exists a multi-steady-state operating condition switching-over and their transient process in a complex industrial flow path causing the traditional principal component analysis and fault detection method easily to mistakenly alarm a fault. As a result the authors proposed a transient process identification method based on the steady-state factors and an operating condition self-adaptive matching method based on the similarity factors and incorporated them into the principal component analytic method to form a new fault detection method. The method in question was used for detecting faults in the makeup and feedwater treatment flow path of a utility boiler and verified by using the operating data of the flow path under all operating conditions. It has been found that the method under discussion can effectively eliminate the influence of the transient process and enhance the fault detection performance and reduce the number of faults mistakenly alarmed through a matching of the operating conditions thus accomplishing the fault detection of the water treatment flow path under all operating conditions. **Key Words**: boiler makeup water and feedwater treatment flow path ,full-load operating condition ,principal component analytic method ,transient process operating condition matching

凝汽器管板强度的矩阵位移分析法 = Matrix Displacement Method for Calculating the Strength of Tubesheets in a Condenser [刊,汉]ZHOU Xiang ,LAI Xi-de ,CHEN Xiao-ming ,LEI Ming-chuan (College of Energy Source and Environment ,West China University ,Chengdu ,China ,Post Code: 610039) //Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2015 30(1). - 72 - 77

By using the matrix displacement method in mechanics ,a unit discrete and overall analysis of the tubesheet beam mechanic model proposed in HEI standard were conducted and with the matrix displacement method serving as the core algorithm ,the VB. NET language in the environment of VS2010 was used to prepare a special-purpose software and calculate the cases provided in the HEI standard. The calculation results show that compared with the results given in the calculation examples in the HEI standard ,the maximum bending moment ,stress and defection have a relative error within 1%. Compared with the bending moment value calculated by using the software Anasys-Apdl , that calculated by using self-prepared software has an error within 1%. In the strength analysis and calculation of

tubesheets of a condenser *i*t is reasonable and feasible to use the matrix displacement method to seek solutions to the mechanical model for tubesheets and beams. **Key Words**: condenser , tubesheet , beam , matrix displacement method

含 CO₂气流对 20 号碳钢冲蚀磨损性能影响的试验研究 = Experimental Study of the Influence of a CO₂ contained Gas Flow on the Erosion and Wear Performance of 20 Carbon Steel [刊,汉]ZHAO Xian-ping, ZHU Chong-wu SUN Jian-rong, PAN Wei-guo (College of Energy Source and Mechanical Engineering Shanghai University of Electric Power Shanghai, China, Post Code: 200090) //Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2015 30(1). -78 - 80

Tube rupture of coal-fired boilers in thermal power plants arisen from the erosion and wear by flying ash is considered as a problem urgently to be solved in the sector. The authors studied the influence of a gas flow contained carbon dioxide on the erosion and wear performance of 20 carbon steel by using an experimental study method when the temperature is within a range from 250 °C to 450 °C and compared with the results of the test of the same kind previously made in the compressed air flow. The test results show that the wear and tear law of 20 carbon steel keeps unchanged after the carbon dioxide gas flow is added and the relative amount of steel worn and torn will first decrease and then increase with an increase of the temperature. At the same time due to the interaction of oxidized corrosion and erosion the erosion and wear amount of 20 carbon steel will conspicuously increase after an addition of carbon dioxide to the gas flow. **Key Words**: erosion and wear by flying ash ,CO₂,20 carbon steel ,coalfired boiler

基于褐煤干燥技术的机炉热集成优化系统 = Lignite Drying Technology-based Turbine-boiler Thermal Integrated System [刊 ,汉]FANG Ya-xiong ,XU Cheng ,XU Gang ,ZHANG Chen-xu ,YANG Yong-ping(College of Energy Source and Mechanical Engineering ,Shanghai University of Electric Power ,Shanghai ,China ,Post Code: 200090) SONG Xiao-na (College of Energy Source and Mechanical Engineering ,Shanghai University of Electric Power ,Shanghai ,China ,Post Code: 200090) //Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2015 ,30 (1). -81 - 87

On the basis of the conventional steam extraction drying system for lignite-fired units proposed was a type of turbine-boiler thermal integration and optimization system in combination with the flue gas waste heat utilization technology for use in the tail portions of boilers. The steam exhausted from the drying of the lignite was utilized to pre-