出國報告(出國類別:實習)

研習林口電廠更新擴建計畫之粒狀物去除系統及其附屬設備裝機、運轉及維護

服務機關:台灣電力公司

單 位:發電處

姓名職稱:廖為琦 發電處 機械工程師

張文豪 林口發電廠 機械工程師

派赴國家:日本

出國期間:103年5月12日至103年6月6日

報告日期:103年7月7日

出國報告審核表

| 出國報告 護 | 名稱:研習 | 林口電廠更新擴建計畫之粒狀物去除系統及其附屬設備裝機、運轉及約 | 淮 | | | | | |
|--------------|-----------------|--|---|--|--|--|--|--|
| 出 | 國人姓名 上,以1人為作 | 表) 職稱 服務單位 | | | | | | |
| N N | 寥 為 琦 | 機械工程師 發電處 | | | | | | |
| | 出國類別 | □ 考察 □進修 □研究 ■實習□其他 (例如國際會議、國際比賽、業務接洽等) | | | | | | |
| 出國期間 | : 103年5 | 目 12 日至 103 年 6 月 6 日 報告繳交日期: 103 年 7 月 7 日 | | | | | | |
| 出國人員 自我審核 | 計畫主辦 機關審核 | 審核項目 | | | | | | |
| | | 1.依限繳交出國報告 | | | | | | |
| | | 2.格式完整(本文必須具備「目地」、「過程」、「心得及建議事項」) | | | | | | |
| | | 3.無抄襲相關資料 | | | | | | |
| | | 4.内容充實完備. | | | | | | |
| | | 5建議具參考價值 | | | | | | |
| | | 5.送本機關參考或研辦 | | | | | | |
| | | 7.送上級機關參考 | | | | | | |
| | | 3.退回補正,原因: | | | | | | |
| | | (1) 不符原核定出國計畫 | | | | | | |
| | | (2)以外文撰寫或僅以所蒐集外文資料為內容 | | | | | | |
| | | (3)內容空洞簡略或未涵蓋規定要項 | | | | | | |
| | | (4) 抄襲相關資料之全部或部分內容 | | | | | | |
| | | (5)引用相關資料未註明資料來源 | | | | | | |
| | | (6) 電子檔案未依格式辦理 | | | | | | |
| | | 0.本報告除上傳至出國報告資訊網外,將採行之公開發表: | | | | | | |
| | | (1)辦理本機關出國報告座談會(說明會),與同仁進行知識分享。 | | | | | | |
| | | (2)於本機關業務會報提出報告 | | | | | | |
| | | (3) 其他 | | | | | | |
| | | 10.其他處理意見及方式: | | | | | | |
| | | | | | | | | |

 單位
 :
 主管處
 :
 總經理

 報告人
 主管
 主管
 副總經理:

說明:

- 一、各機關可依需要自行增列審核項目內容,出國報告審核完畢本表請自行保存。
- 二、 審核作業應儘速完成,以不影響出國人員上傳出國報告至「公務出國報告資訊網」 為原則。

行政院及所屬各機關出國報告提要

出國報告名稱:研習林口電廠更新擴建計畫之粒狀物去除系統及其 附屬設備裝機、運轉及維護。

頁數 30 含附件:□是■否

出國計畫主辦機關/聯絡人/電話:

台灣電力公司/陳德隆/02-23667685

出國人員姓名/服務機關/單位/職稱/電話:

廖為琦/台灣電力公司/發電處/機械工程師/02-23666519

張文豪/台灣電力公司/林口發電廠/機械工程師/02-26062221 #219

出國類別:□1考察□2進修□3研究■4實習□5其他

出國期間:103年5月12日至103年6月6日

出國地區:日本

報告日期:103年7月7日

分類號/目

關鍵詞:粒狀物去除系統、袋式集塵器(Fabric Filters)

內容摘要:(二百至三百字)

林口更新擴建計畫之粒狀污染物去除設備(Particle Removal System,簡稱 PRS),採用的是 Alstom 公司所設計製造的袋式集塵

器(Fabric Filters),袋式集塵器為本公司首次採用之 PRS 設備,與 ESP 相比,其佔地面積小、投資成本低,且在良好的設計下,其粒 狀物排放濃度低於 10mg/Nm³,可符合日益嚴苛之環保排放標準。

袋式集塵器不需要使用高壓電,不存在水污染的問題。它的外型尺寸可以配合現場做調整,在設備配置上較 ESP 具彈性。且其去除效率不受飛灰組成成份的影響,如氧化鈉(Na_2O)、氧化鉀(K_2O)等,不因燃料中的硫含量過低而降低去除效率,對於本公司燃用多元化之煤源,使用袋式集塵器具有正面的助益。

本次赴日本研習 Alstom 公司設計製造之袋式集塵器,主要係 為培養運轉維護人員熟悉工作原理、機件構造、測試調整方法及故 障排除等檢修要領,以提高日後自行運轉及維修的能力。

本文電子檔已傳至出國報告資訊網(http://rESPort.gsn.gov.tw)

目 錄

| 壹、目的與過程 | 1 |
|---------------------|----|
| 貳、Alstom K. K. 公司介紹 | |
| 参、實習內容 | 3 |
| 一、袋式集塵器工作原理 | 3 |
| 二、袋式集塵器設備介紹 | 6 |
| 三、影響袋式集塵器效率的主要因素 | 15 |
| 四、濾袋預塗處理及線上塗裝介紹 | 17 |
| 五、袋式集塵器破袋之因應措施 | 19 |
| 六、北海道現場參觀與實習 | 23 |
| 肆、實習心得 | 29 |
| 伍、建議事項 | 30 |

圖 目 錄

| 圖 | 1 | Alstom 日本辦公室分佈圖 | .2 |
|---|----|-----------------------------------|----|
| 昌 | 2 | 袋式集塵器安裝位置示意圖(資料來源: Steam) | .3 |
| 圖 | 3 | 袋式集塵器結構示意圖 | .4 |
| 圖 | 4 | 濾袋補集微粒之方式 | .5 |
| 圖 | 5 | 利用脈衝空氣清潔濾袋 | .5 |
| 圖 | 6 | 袋式集塵器配置圖 | .7 |
| 圖 | 7 | 袋式集塵器剖面圖 | .8 |
| 圖 | 8 | 中央分隔牆示意圖 | .8 |
| 圖 | 9 | 各分室流場分佈圖 | .9 |
| 圖 | 10 | / 濾袋 | 10 |
| 圖 | 12 | 2 濾袋安裝完成照片 | 10 |
| 圖 | 13 | 3 進口風們型式 | 11 |
| 圖 | 14 | - 出口風們型式 1 | 12 |
| 圖 | 15 | 5 旁通風們型式 | 12 |
| 圖 | 17 | / 脈衝閥結構圖 | 14 |
| 圖 | 18 | ß 脈衝閥開關示意圖 1 | 14 |
| 圖 | 19 | EFFIC 控制系統1 | 15 |
| 圖 | 20 |) 注入孔位置圖1 | 18 |

| 圖 21 | 線上塗裝示意圖 | .19 |
|------|---------------|-----|
| 圖 22 | 濾袋破漏情形 | .20 |
| 圖 23 | 蓋子 (Cap) 示意圖 | .21 |
| 圖 24 | 噴嘴管拆除 | .21 |
| 圖 25 | 取出濾袋袋籠 | .22 |
| 圖 26 | 抽出濾袋 | .22 |
| 圖 27 | 各工廠相關位置圖 | .23 |
| 圖 28 | 奈井江發電廠粉塵排放情形 | .27 |

表 目 錄

| 表1 | 出國實習日期及內容 | 1 |
|-----|--------------------|-----|
| 表 2 | 袋式集塵器相關設計參數 | 6 |
| 表3 | 濾袋材質比較表 | .15 |
| 表4 | 北海道現場參觀之電廠及製紙廠相關資料 | .24 |

壹、目的與過程

林口更新擴建計畫之粒狀污染物去除設備(Particle Removal System,簡稱PRS),採用的是 Alstom 公司所設計製造的袋式集塵器(Fabric Filters),袋式集塵器為本公司首次採用之 PRS 設備,雖在工業上的應用技術已相當成熟,惟本公司尚無實際運轉經驗,因此本次赴 Alstom 日本分公司研習。

本次實習主要目的係為培養運轉維護人員熟悉工作原理、機件構造、測試調整方法及故障排除等要領,以提高日後自行運轉及維修的能力。

本次赴日實習過程如表 1 所示,實習期間由 103 年 5 月 12 日開始,至 103 年 6 月 6 日為止,為期 26 天。訓練課程除除包含在神戶研習袋式集塵器的設計原理、構造、運轉維護技術外,也至北海道使用袋式集塵器的電廠及製紙廠觀摩實際運轉情形,並與現場工作人員交換意見,讓理論與實務相互結合。

表1 出國實習日期及內容

| 起迄日 | 機構 | 實習內容 | | |
|------------|----------|---------------------|--|--|
| 103年5月12日 | | 赴日本神戶 | | |
| 103年5月13日至 | A1-4 | TT羽代 | | |
| 103年5月25日 | Alstom | 研習袋式集塵器設計原理及設備構造 | | |
| 103年5月26日至 | A 1 ot o | 赴日本北海道電廠及製紙廠參觀學習袋式集 | | |
| 103年5月30日 | Alstom | 塵器運轉情形 | | |
| 103年5月31日至 | A 1 ot o | 表面日末加台班羽代· | | |
| 103年6月5日 | Alstom | 返回日本神戶研習袋式集塵運轉維護技術 | | |
| 103年6月6日 | | 返國 | | |

貳、Alstom K. K. 公司介紹

Alstom 在日本設立的辦公室位置如圖 1 所示,總部設立於神戶,在日本的分公司名稱為 Alstom K. K., K. K.的意思為株式會社,即日本的股份有限公司。在 1907 年,瑞典 Gadelius Trading 在此處成立公司,起初從事空氣預熱器的進口與生產工作,1951 年與 Flakt 合作,開始進行靜電集塵器進口與生產工作。1999 年正式被 Alstom 公司所併購,開始以 Alstom K. K.名義進行電力相關業務。該公司業務內容涵蓋空氣預熱器、環保設備、風力發電、電網、鐵路等範圍,但主要仍以電力為主。

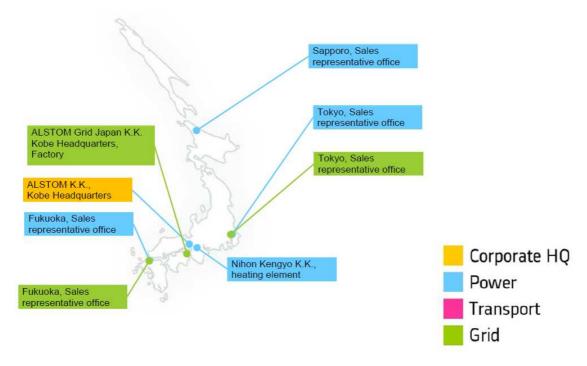


圖 1 Alstom 日本辦公室分佈圖

Alstom K. K.是銷售和製造熱交換器(空氣預熱器、GGH)的領導者,市場遍及日本以及整個東南亞國家市場,總計裝設超過3,400座熱交換器。在環保設備方面,Alstom K. K.還提供了超過950座的靜電集塵器(ESP)和500座的袋式集塵器於日本的工業、公用事業、焚化爐以及煉鋼廠等範疇。而目前本公司林口(3 x 800 MW)以及大林(3 x 800 MW)更新擴建計畫的袋式集塵

器,即由該公司進行設計製造。

本次林口更新擴建計畫—袋式集塵器的國外訓練,係由 Alstom K. K.所舉辦,大多數的受訓時間位於總部神戶。在神戶上課的內容中,有關袋式集塵器的設計原理、運轉、維護部分,主要是由環保設備設計部門的田中勇一及佐藤毅之先生為我們講授。另外,在北海道的參訪行程,則由神戶總公司的專案經理—今崎博之先生及北海道分公司的業務代表—菊地雅彥、福家俊幸先生,帶領我們至各廠拜訪,並進行溝通、介紹以及翻譯的工作,感謝 Alstom 公司安排結合了理論與實務的實習課程,讓對我們對袋式集塵器有了更進一步的認識與瞭解。

参、實習內容

一、袋式集塵器工作原理

林口更新擴建計畫所採用的袋式集塵器(位置如圖2所示、結構如圖3所示),如同靜電集塵器,安裝於空氣預熱器下游,為本公司第一次採用之粒狀物去除系統。其作用係用來補集煙氣中大部份之粉塵粒子,避免直接將粉塵排放於大氣,對環境及人體造成危害。

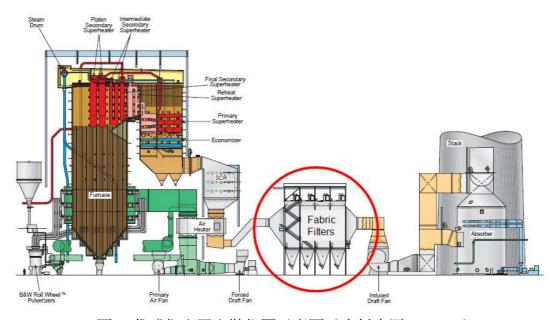


圖 2 袋式集塵器安裝位置示意圖(資料來源:Steam)



圖 3 袋式集塵器結構示意圖

當鍋爐燃燒產生的煙氣進入袋式集塵器進行除塵時,待處理之煙 氣由外往內引導通過濾布,應用濾袋纖維透氣的特性,使粒狀物被濾 布纖維或已堆積其表面上的微粒攔阻而加以捕集,當被捕集的粉塵逐 漸變厚達一定壓差時,使用高壓脈衝空氣對濾袋進行清潔,以達到除 塵之目的。除塵的方式大致可分為以下三個階段進行(如圖 4、圖 5):

- (一) 當煙氣中大小不同的粒狀物通過纖維時,小顆粒的粒子仍能 穿透,而大顆粒者則在纖維表面堆積。
- (二)接著煙氣中微小粒徑的顆粒仍可通過濾袋表面之大顆粒間隙,而中等粒徑的塵粒則被大顆粒粉塵所捕集。
- (三) 由於煙氣不斷的通過,逐漸形成間隙越來越小的塵餅,此時 微小粒徑的顆粒也會被捕集,無法穿透濾袋,然而纖維透氣 率將會降低,壓降逐漸提升。當壓降到達一定程度時,需利 用高壓脈衝空氣將纖維表層的塵餅去除以保持透氣率,如此 周而復始達到除塵的功能。

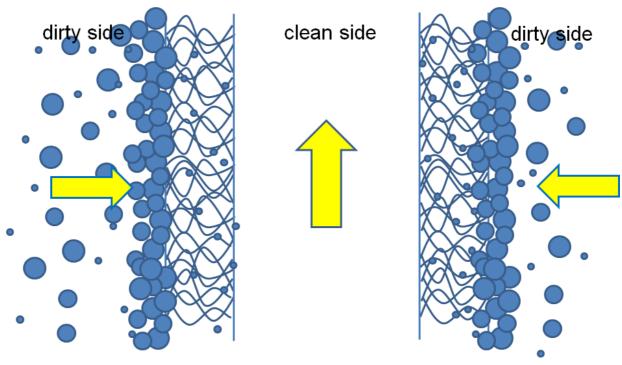


圖 4 濾袋補集微粒之方式

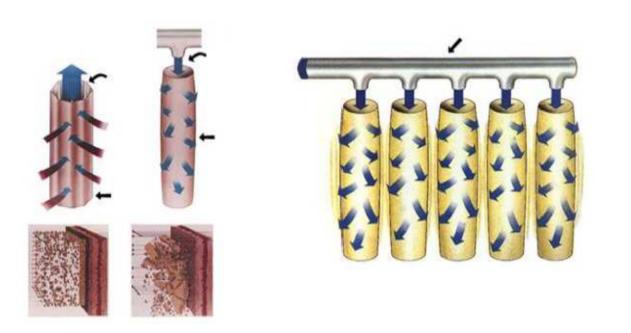


圖 5 利用脈衝空氣清潔濾袋

二、袋式集塵器設備介紹

林口更新改建計畫所採用之袋式集塵器,其相關設計參數及內部 主要構件整理如下表 2:

表 2 袋式集塵器相關設計參數

| 項目 | 設計值 |
|-----------------|------------------------------|
| 粉塵排放目標 | 10 mg/Nm³ 以下 |
| 入口設計粉塵濃度 | 13,100 mg/Nm ³ |
| 入口設計煙氣溫度 | 131°C |
| 入口最大煙氣量 | 2,659,200 Nm ³ /h |
| 尺寸 (LxWxH) | 25 m x 39 m x 27 m |
| 分室數目 | 16 |
| 每一分室之濾袋數目 | 960 |
| 濾袋長度 | 10 m |
| 濾袋總數 | 15,360 |
| 總過濾面積 | 63,417 m ² |
| 每一分室之噴嘴管路 | 32排 |
| 每排噴嘴管路之噴嘴數 | 30 |
| 每排噴嘴管路之脈衝閥數 | 30 |
| 脈衝空氣控制系統(EFFIC) | 8 |
| 入口風門數 | 32 |
| 入口風門型式 | 百葉窗式(Louver Type) |
| 出口風門數 | 32 |
| 出口風門型式 | 提升閥式(Poppet Type) |
| 旁通風門數 | 28 |
| 旁通風門型式 | 提升閥式(Poppet Type) |

灰斗數 16

Alstom 設計之袋式集塵器,主要煙氣設計參數為:入口最大煙氣量 2,659,200 Nm³/h、入口設計煙氣溫度 131 °C、入口設計粉塵濃度為 $13,100 \text{ mg/Nm}^3$ 、出口粉塵排放濃度為 10 mg/Nm^3 以下。

煙氣進入袋式集塵器前,會分為 2 路徑進入各分區之袋式集塵器,1 座鍋爐配有 2 區袋式集塵器,每 1 區再分為 8 個分室(Compartment),8 個分室的排列為左右各 4 個分室(如圖 6)。

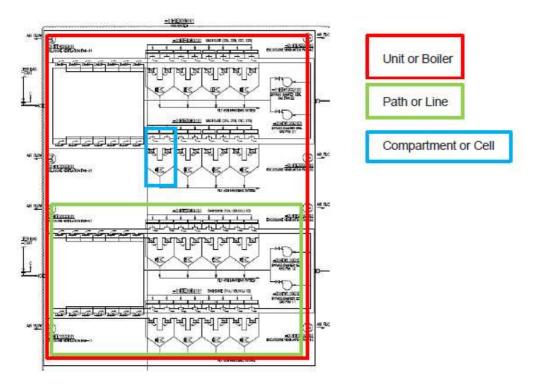


圖 6 袋式集塵器配置圖

每1區的袋式集塵器進出口風道位於該區中央(如圖7),髒煙氣側(Dirty Side)與乾淨煙氣側(Clean Side)中間則以傾斜之分隔牆隔開(如圖8),分隔牆下方為髒煙氣側,上方為乾淨煙氣側。髒煙氣進入袋式集塵器後,經由下方之入口風門導引至2側分室內之濾袋,濾袋上方裝有可供安裝濾袋及維護人員行走之濾袋盤(Bag Plate),濾袋

盤上方針對每 1 個濾袋設有相對應之噴嘴,可對濾袋進行清潔。髒煙 氣經過濾袋過濾後,由濾袋區最上方之出口風門重新導引至中央乾淨 煙氣側之風道,再經由出口風道排出。高壓脈衝空氣所吹落之飛灰則 經由底下之灰斗及飛灰傳送系統輸送入灰倉。

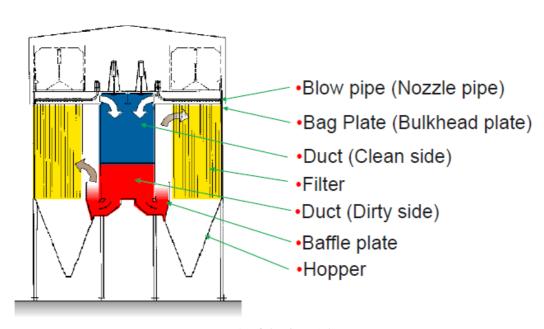


圖7袋式集塵器剖面圖

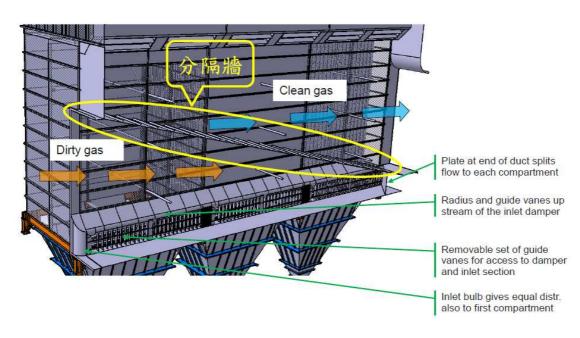


圖 8 中央分隔牆示意圖

袋式集塵器系統內之中央分隔牆 Alstom 公司之特別設計,此設計可幫助煙氣均勻分佈至每一個分室當中,而不至於讓煙氣因慣性及 IDF 作用,集中往袋式集塵器後方流動,造稱煙氣流動不均之現象, Alstom 此設計也利用 Computational Fluid Dynamic (CFD) 軟體事先進行模擬分析(如圖 9 所示),分析結果顯示各分室的煙氣流場呈現均勻分佈的現象。

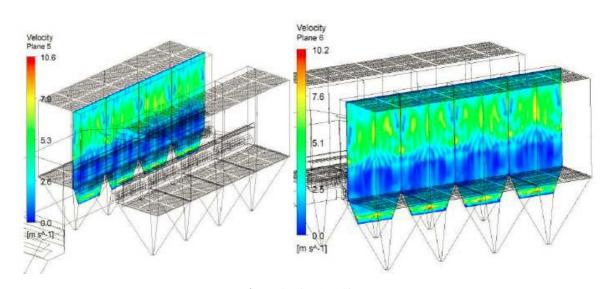


圖 9 各分室流場分佈圖

以下將針對袋式集塵器主要構件進行介紹:

(一)外殼:

尺寸大約長 25 m、寬 39 m、高 27 m,內部共有 2 區,各區 8 個分室,各區有所屬的進、出口風道。外殼與進出口風道的材質為 A242 碳鋼。外殼功用主要係作為內部與外部隔離之用,避免空氣 洩漏。

(二)灰斗:

每個分室底下設置有 1 個灰斗, 共 16 個灰斗, 旨在收集脈衝空氣清潔過程所掉落下來的飛灰。在最大煙氣流量的操作運轉下, 灰斗可儲存 12 小時排灰量。然而,此功用僅係作為緊急使用,儲

存飛灰非灰斗的主要功能。另外,每個灰斗裝有電子加熱器、振動器以避免飛灰硬化與架橋。

(三)濾袋及袋籠(Cage):

濾袋的材料是聚苯硫醚(PPS),表面有聚四氟乙烯(PTFE) 塗層,濾袋每平方公尺重 550 克,直徑 130 mm、長約 10 m,耐熱 溫度 190 ℃。濾袋最上方有金屬彈片(材質為 SUS 631)縫入其中, 藉此與濾袋盤(Bag Plate)固定並保持密封,目的為避免髒煙氣 (Dirty Side)流入乾淨煙氣側(Clean Side),影響除塵效率。濾袋 內部則裝有袋籠(Cage)支撐濾袋,可在過濾及噴氣清潔時保持 濾袋形狀,並可避免濾袋隨煙氣流晃動,與鄰近濾袋發生碰撞。袋 式集塵器每一個分室裝設有 960 個濾袋,16 個分室則共裝有 15,360 個濾袋。



圖 10 濾袋

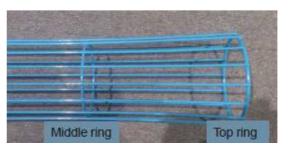


圖 11 袋籠



Bottom of filter bags



Top of filter bags in tubesheet Nozzle pipe above bags

圖 12 濾袋安裝完成照片

(四)風門:

每個分室配置有 2 個百葉窗式(Louver)的進口風門、2 個單片式(Single Blade)出口風門,因此 16 個分室進、出口風門分別各有 36 個;中央煙氣通道則設有 28 個雙片式(Double Blade)旁通風門,風門均為氣動操作。風門作用為控制煙氣流向,一般狀況下,煙氣經由各別路徑(Dirty Side)進入袋式集塵器,藉由進口風門導引至濾袋再由出口風門重新進入中央煙道乾淨側(Clean Side)排出,一旦發生緊急狀況如煙氣溫度太高(溫度設定為 165°C)等情形時,進、出口風門關閉,旁通風門開啟,煙氣直接旁通以保護濾袋。

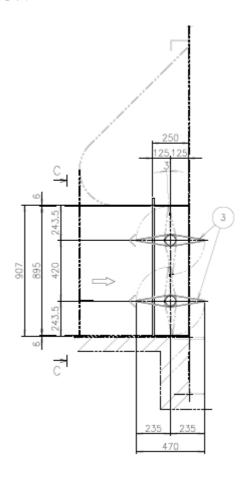


圖 13 進口風們型式

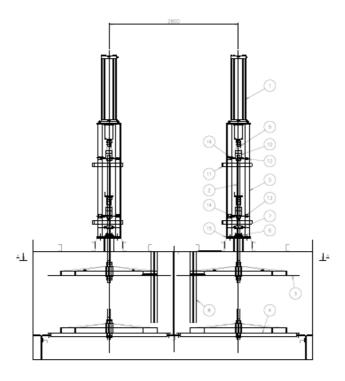


圖 14 出口風們型式

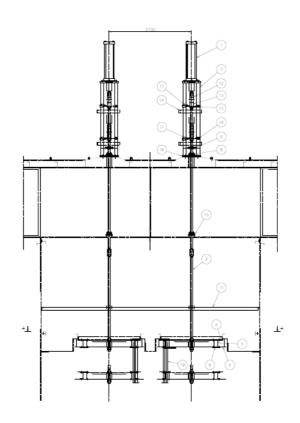


圖 15 旁通風們型式

(五)脈衝空氣清潔系統:

脈衝空氣清潔系統包括高壓空氣儲存槽(Pressure Tank)、脈衝閥(Pulse Valve)、噴嘴管路(Nozzle Pipe)及噴嘴(Nozzle)。每個分室有2個高壓空氣儲存槽,每個儲槽有16脈衝閥,每個脈衝閥配有1排噴嘴管路,每排噴嘴管路設有30個噴嘴(如圖16)。

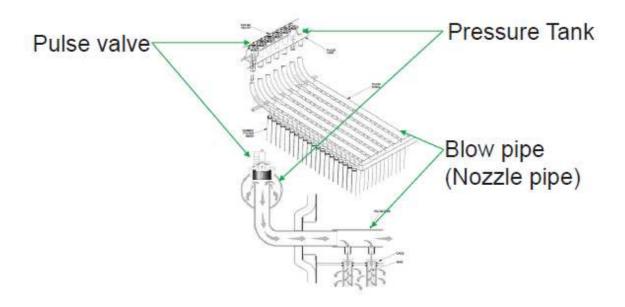


圖 16 脈衝空氣清潔系統

高壓空氣經由脈衝閥釋放,流經噴嘴管路後,透過噴嘴向下噴 出,向下噴出之高壓脈衝空氣可將濾袋瞬間撐開,抖落濾袋表面所 累積粉塵餅。

脈衝閥為此系統之重要元件,其結構及運運作方式如圖 17 及圖 18 所示。高壓空氣的釋放主要是靠脈衝閥來控制,其上方有電磁閥,當電磁閥打開時,膜片(圖 17 紅色處)上方空氣排出,膜片下方空氣由於此時壓力較大,將膜片上推,空氣透過膜片上移後所產生之空隙洩漏出去。此時高壓空氣儲槽內之空氣將活塞(圖 18 綠色處)上推,並透過噴嘴往下噴出以清潔濾袋。另有專責管理脈衝動作順序及時機的模組化脈衝控制系統(Modulated Pulse

Cleaning),稱為 EFFIC (Electronic Fabric Filters Integrated Controller,如圖 19 所示),每組 EFFIC 可以管理 2 個分室共 64 個 脈衝閥,故每 1 部袋式集塵器設有 8 組 EFFIC 控制系統。

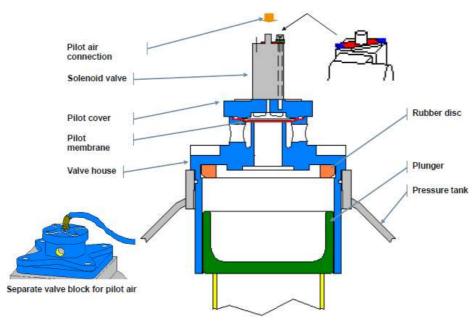


圖 17 脈衝閥結構圖

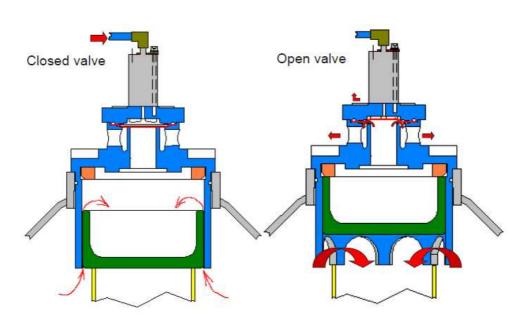


圖 18 脈衝閥開關示意圖



圖 19 EFFIC 控制系統

三、影響袋式集塵器效率的主要因素

袋式集塵器不像靜電集塵器,易受煤值變動而影響集塵效率,它是透過濾袋的過濾特性來達到低環保排放的要求,因此濾袋的選用及壽命,成為影響袋式集塵器效率的最主要因素,目前應用於袋式集塵器的濾袋材質如下表 3 所示:

表 3 濾袋材質比較表

Operating Principles & Performance - Filter Media



| Material | PES | PAC | PPS | PI | PTFE | GLS |
|-------------------------------|-------------|----------|------------|----------|--------|------------|
| | | | Ryton | | | |
| Polymer (Common Trade | | Dolanit | Procon | | | |
| Name) | Polyester | Ricem | Torcon | P84 | Teflon | Fibreglass |
| Temperature °C | | | | | | |
| Continuous | 135 | 125 | 190 | 200 | 240 | 240 |
| Short Peak | 150 | 130 | 200 | 260 | 260 | 280 |
| Resistance | | | | | | |
| Acid | 3 | 4 | 4 | 3 | 5 | 4 |
| Alkali | 2 | 3 | 4 | 3 | 5 | 3 |
| Hydrolysis (H2O) | 2 | 4-5 | 5 | 3 | 5 | 5 |
| Oxidation (O2) | 5 | 3 | 3 | 3-4 | 5 | 5 |
| Abrasion | 5 | 3-4 | 3-4 | 4 | 3 | 1 |
| Price rel. to PES | 1 | 1.5 | 3.5 | 6.5 | 15 | 2.5 |
| 1 = Bad, 2 = Mediocre, 3 = Ge | enerally g∞ | d, 4 = G | ood, 5 = l | Excellen | it | |

Choice depends on application specific data

由上表可看出 PPS 耐酸、鹼、水解作用的表現僅次於 PTFE,且 PPS 價格僅為 PTFE 的一半不到,相當具有經濟效益,而電廠袋式集 塵器的操作溫度約為 130 °C, PPS 可在 190 °C 的溫度下維持其特性,仍留有相當之運轉餘裕,因此成為目前最為廣泛應用之濾袋材質。 Alstom 公司也基於以上理由選用 PPS 作為林□更新擴建計畫之濾袋材質。

在運轉及維護過程中,影響濾袋壽命的因素摘述如下:

(一)侵蝕:

- 1.煙氣中的飛灰,伴隨煙氣流經袋子的過程中,會對濾袋進行侵蝕 作用。
- 2.使用高壓脈衝空氣的次數過多,造成濾袋與袋籠表面摩擦以及高 壓空氣對濾袋沖刷侵蝕。
- 3.運轉中之實際煙氣量超過設計值,造成濾袋負荷太大,加速侵蝕 效應。

(二)堵塞:

- 1.鍋爐使用輕油點火時所產生的油霧,容易附著於濾袋表面造成堵 塞。
- 2.微細顆粒容易進入濾袋纖維內部,累積過多即會造成堵塞。
- 3.濾袋表面遇到水蒸汽或相對濕度太高,會造成塵餅結塊,結塊後 將不易清除造成堵塞。
- (三)酸蝕:如操作溫度低於酸露點溫度,易有腐蝕現象。
- (四)高溫: 濾袋可耐受溫度為 190°C, 如溫度過高會對濾袋產生破壞。
- (五)氧化:氧氣含量過高易造成濾袋氧化、脆化,減少濾袋壽命。
- (六)濾袋不正確安裝:袋籠變形、濾袋尺寸不正確、安裝袋籠時劃傷 濾袋等,均會造成濾袋破損或減短壽命。

四、濾袋預塗處理及線上塗裝介紹

(一)預塗處理 (Pre-coating):

袋式集塵器在初次使用時,對濾袋進行的保護動作,稱為預 塗處理(Pre-coating),即在袋式集塵器安裝好而尚未使用時,利 用鼓風機讓特定的物質附著在濾袋表面,形成一個保護層後,才 正式使用袋式集塵器,此保護層 Alstom 建議使用熟石灰(氫氧化 鈣),當預塗處理的動作完成後,機組運轉產生的飛灰及黏性物質 就不會直接接觸到濾袋表面,而會附著在熟石灰上面,因此減少 濾袋受飛灰腐蝕的可能。茲將其相關資訊摘述如下:

- 目的:初次啟動袋式集塵器前,必須於事前塗裝所有濾袋,提供 初期所需之濾餅以保護濾袋,可延長濾袋壽命,同時濾餅可增加 過濾效果。
- 2. 材料:熟石灰(氫氧化鈣)
- 3. 顆粒大小: 通過 200 網目 (Mesh) 篩濾器的數量不能大於 50 %。
- 4. EFFIC 脈衝空氣控制系統:壓差模式(壓差達 1.6 kPa 進行功壓空氣脈衝)。

5. 方式:

- (1) 確認各分室進、出口風門已打開、旁通風門關閉、IDF已開啟。
- (2) 應使用設有鼓風機的卸料卡車,將預塗材料透過入口風道之噴 注孔(如圖 20,預塗處理及線上塗裝有各自之注入孔),以慢 速(每 15 分鐘 1 噸)將熟石灰顆粒注入於系統內。
- (3) 熟石灰注入總量約需 18.7 噸。
- (4) 最後由經驗豐富的技術人員(如 Alstom 公司)檢查預塗處理 是否合格。

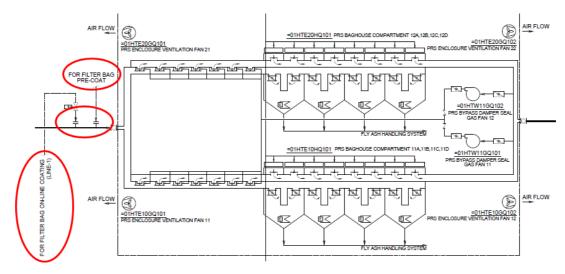


圖 20 注入孔位置圖

(二)線上塗裝 (On-line Coating):

線上塗裝(On-line Coating)為林口新機組的另一項特色,此功能需搭配飛灰注入系統(Ash Injection System)來達成,線上塗裝使用的時機為機組點火時,由飛灰注入系統將預存於此系統內的飛灰注入袋式集塵器入口,使其與點火時因輕油燃燒產生的少量油灰混合,以減少油灰沾附在濾袋上的機會,從而延長濾袋的使用壽命。茲將其相關資訊摘述如下:

- 目的:避免鍋爐啟動燃油期間,黏稠物質(如油霧、焦油、碳氫化合物等)附著於濾袋表面,以及於低氣體溫度情況下防止酸化物質(如硫酸霧氣)之侵蝕。
- 2. 材料:飛灰 (也可使用熟石灰)
- 3. 顆粒大小: 通過 200 網目 (Mesh) 篩孔的數量不能大於 50 %。
- 4. EFFIC 脈衝空氣控制系統:壓差模式(壓差達 1.6 kPa 進行功壓空氣脈衝)。

5. 方式:

(1) 鍋爐啟動前檢查飛灰轉送筒倉(Relay Silo)所需傳送的飛灰 是否至少 $200 \,\mathrm{m}^3$ 。

- (2) 袋式集塵器於鍋爐啟動時,僅有 A 分室開啟(位置如圖 21 所示),其餘各分室關閉。
- (3) 飛灰透過袋式集塵器人口風道之注入孔進入,再輪流由閥 V-3、V-4(位置如圖 21 所示)進入(V-3 開啟時 V-4 關閉) A 分室,每次注入 6 m³ 飛灰,2 閥輪流注入飛灰各 5 次,總計 10 次。後續在低負載的情形下(滿載的 25 %以下),如 A 分室壓差達 1.4 kPa 將再進行 1 次線上塗裝。
- (4) 當負載持續上升至滿載的 25 %, B 分室會開啟,此時如仍持續燃油將再進行 1 次線上塗裝工作。

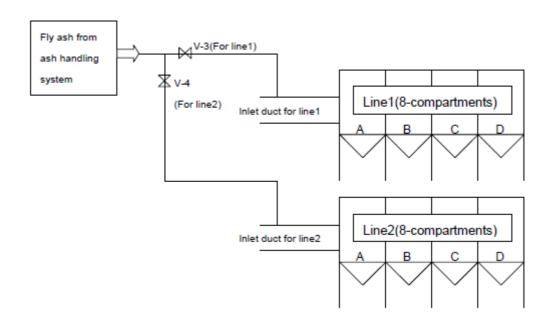


圖 21 線上塗裝示意圖

五、袋式集塵器破袋之因應措施

袋式集塵器在各分室上方裝有感測器,可偵測出壓降與粉塵濃度 的變化情形。如相較正常運轉數值,發現壓降下降、粉塵濃度上升之 現象在某分室或區域持續發生,則可推估濾袋有破漏的情況發生。

一旦濾袋發生破漏,首先應對該分室予以隔離(在鍋爐滿載運轉

的情況下,可允許 1 個分室進行隔離,仍可保證粉塵排放濃度不超限,如超過 1 個分室需要隔離,則鍋爐必須降載運轉。),待內部冷卻後由屋頂(Penthouse)進入該分室上方進行檢查。

當破袋初期粉塵微粒尚未大範圍擴散,可利用目測觀察濾袋內側、濾袋盤表面及噴嘴口是否有粉塵堆積,藉此判斷破袋位置。如圖 22 所示,紅色圈起的 3 個濾袋內側,已受到粉塵覆蓋,可判斷有濾袋 已經破漏。

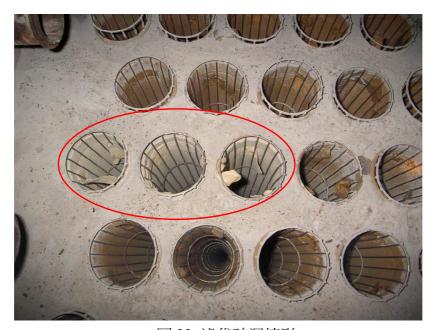


圖 22 濾袋破漏情形

如破損的袋子數量不足以影響除塵效率,可暫時以蓋子(Cap,如 圖 23)將濾袋隔離,俟大量換袋之時機(如大修停機),再予以更換。

如經評估需進行立即更換濾袋,則須先拆除噴嘴管路(如圖 24)接著抽出袋籠(如圖 25),由於濾袋及袋籠全長約 10 m,濾袋盤至屋頂最高僅有約 8 m的高度,因此袋籠設計為可拆解為 3 段的型式,在抽離的過程中可一邊拆解,並檢查袋籠是否變型或損壞而造成濾袋破裂,下一步再將濾袋抽出(如圖 26),安裝新濾袋時則以相反步驟更換濾袋。

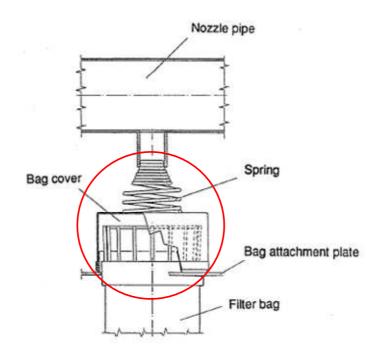


圖 23 蓋子 (Cap) 示意圖



圖 24 噴嘴管拆除



圖 25 取出濾袋袋籠



圖 26 抽出濾袋

新濾袋安裝過程中,必須注意濾袋上方彈片是否與濾袋盤準確接 合,以避免機組運轉時,煙氣由髒空氣側洩漏至乾淨空氣側。另外, 安裝袋籠要避免劃傷濾袋以及不當安裝使袋籠變形,以確保安裝後之使用壽命。

六、北海道現場參觀與實習

本次現場參訪主要係由 Alstom 神戶及札幌辦公室的員工帶領我們至各廠實習。本次赴北海道總共參訪了 4 座不同的工廠,其中 2 座是北海道電力公司的發電廠(砂川、奈井江電廠),另外 2 座是私人企業王子製紙公司的造紙工廠(苫小牧、江別製紙廠),各廠相關位置如圖 27 所示、相關背景資料整理如表 4。



圖 27 各工廠相關位置圖

表 4 北海道現場參觀之電廠及製紙廠相關資料

| 公司 | 北海道電力公司 | | | | 王子製紙 | | |
|-------------------------|------------------------|---------------------|-----------------------|---------------------|---------------------|---------------------|--|
| 名稱 | 砂川電廠 | | 奈井江電廠 | | 苫小牧 製紙廠 | 江別 製紙廠 | |
| 機組別 | 3 號機 | 4 號機 | 1 號機 | 2 號機 | 6 B | - | |
| 上機時間(西元) | 1977.06 | 1982.05 | 1968.05 | 1970.02 | 2003.09 | 1985 | |
| 更換為袋式 集塵器的時 間(西元) | 2005.06 | 2006.09 | 2010.12 | 2010.02 | - | - | |
| 裝置容量或 | 12.5 | 12.5 | 17.5 | 17.5 | 260 | | |
| 蒸氣量 | 萬瓩 | 萬瓩 | 萬瓩 | 萬瓩 | 噸/小時 | - | |
| | 489,000 | 460,000 | 743,000 | 752,000 | 308,000 | 122,460 | |
| 煙氣量 | Nm ³ /hr | Nm ³ /hr | Nm ³ /hr | Nm ³ /hr | Nm ³ /hr | Nm ³ /hr | |
| 入口設計 煙氣溫度 | 140°C | 140°C | 140°C | 140°C | 150°C | 150°C | |
| 入口設計 | 60,000 | 60,000 | 47,000 | 44,100 | 27,800 | 30,000 | |
| 粉塵濃度 | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | |
| 出口設計 | 50 | 50 | 50 | 50 | 10 | 100 | |
| 粉塵濃度 | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | |
| 粉塵法規排 | 400 | /NT 3 | 50 | | | 200 | |
| 放限制值 | 400 mg/Nm ³ | | 50 mg/Nm ³ | | mg/Nm ³ | mg/Nm ³ | |
| 濾袋使用 數量 | 4,636 | 4,636 | 5,040 | 4,879 | 2,376 | 448 | |

| 濾袋備品 | 50 | 50 | 60 | 60 | 100 | 10~20 |
|---------|------|------|------|-----|-------|-------|
| 數量 | 50 | | | | | |
| A/C 比 ¹ | 0.94 | 0.01 | 1.05 | 1 1 | 1.072 | 1 40 |
| (m/min) | 0.84 | 0.81 | 1.05 | 1.1 | 1.072 | 1.48 |
| 濾袋更換 | 4 | 4 | 2 | 2 | 2 | 1 |
| 週期 (年) | 4 | 4 | 2 | 2 | 2 | 1 |

註 1: A/C 比又稱為氣布比,為 air-to-cloth ratio 的縮寫。意義為流入袋式集塵器煙氣的體積流率(m³/min),除以濾袋總表面積(單位 m³)的比值,其單位為 m/min,故又稱為表面過濾速度。此比值可初步判定煙氣量與濾袋表面積之間的關係,但並無考濾袋式集塵器入口的粉塵濃度。

關於2座電廠(砂川、奈井江電廠),其特點大略如下:這2座電廠使用已久,燃用的是北海道當地的褐煤,且此兩間電廠皆非一開始使用濾袋式集塵系統,而是使用靜電集塵系統到一定年限後,將靜電集塵器改為袋式集塵器,起因為由於此種褐煤灰分大約在30%上下,當靜電集塵器運轉不順或煤質有變化時,偶有黑煙排出,造成居民抗議,於是有了改善需求,同時為了節省改建費用,要求新的環保設備必須要能夠容納在舊的靜電集塵系統內,並能盡可能的使用原來的鍋爐通風設備,所以在濾袋系統完成後,2座電廠皆無需更換引風機而能在較以往為高的壓力損失下運轉,這也歸功於原先的引風機設計有較高的裕度,經廠商計算已符合所需。

2 座造紙工廠(苫小牧、江別製紙廠)特點大略如下:王子製紙公司為日本第 1 大的造紙公司,已有百年的歷史,總部設於東京,苫小牧工廠是王子製紙的第 1 座工廠(始於 1910 年),目前有 6 座鍋爐,僅有 1 座鍋爐使用袋式集塵器,另一座造紙廠位於江別市的江別工廠,規模比較小,共有 4 座鍋爐,僅有 1 座使用袋式集塵器,其鍋爐為流體化床的設計,非單一燃料設定,除燃煤外,有時會伴隨一些塑

化廢棄物混燒,濾袋運轉環境較純燃煤的鍋爐為差,運轉溫度也比較高,由於之前嘗試延長濾袋更換期程時,濾袋有劣化破損的情形,目前皆嚴格按照其設定週期更換所有濾袋。

以下將針對各廠的參訪內容進行介紹:

(一) 砂川電廠:

此電廠燃用北海到當地之煤源(灰份約30%),造成袋式集塵器入口粉塵濃度高達60,000 mg/Nm³,但其A/C比之設計值較低(約0.8),採用較保守之設計,因此濾袋更換週期可到達4年。更換下來之濾袋則送去焚化爐燃燒,燃燒後進行掩埋。

在平時維護策略方面,觀察脈衝次數、壓降變化以及粉塵濃度,可評估濾袋及脈衝閥是否出現異常現象,另外該廠請 Alstom公司每部機每 6 個月取樣 4 個濾袋,按 GIS 標準進行進行拉伸強度、透氣度等進行試驗,據以作為濾袋是否需更換濾的標準。

由於運轉 8 年來沒有發生過破袋的情形,因此該廠在備品的 準備上,每部機組僅準備 50 個濾袋,總計 2 部機共 100 個濾袋, 僅相當於使用數量的 1 %左右,該廠的員工認為由於袋式集塵器的 動件較靜電集塵器少,維護起來較為容易。

該廠的粉塵排放限制為 400 mg/Nm³,較我國寬鬆許多,自改 用袋式集塵器後,環保排放限制以及煙囪排放黑煙等問題,已不 再發生。

(二) 奈井江電廠:

此電廠同樣與砂川電廠一樣,燃用北海到當地之煤源(灰份約30%),袋式集塵器入口分塵濃度達44,100~47,000 mg/Nm³, A/C 比之設計值約1.1,較砂川電廠設計值高,經運轉後發現濾袋壽命約2~3年,為求安全起見,以2年作為更換週期。此電廠更換下來之濾袋在切成碎片後,統一採掩埋的方事處理。

在平時維護策略方面,與砂川電廠相同,觀察脈衝次數、壓降變化以及粉塵濃度,可評估濾袋及脈衝閥是否出現異常現象。 另外該廠請 Alstom 公司每部機每 6 個月取樣 4 個濾袋,按 GIS 標準進行進行拉伸強度、透氣度等進行試驗,據以作為濾袋是否需更換濾的標準。

該廠二號機除在袋式集塵器剛運轉時,嘗試將濾袋更換週期延長至3年遇到破袋外,並沒有其他發生破袋的情形,因此該廠在備品的準備上,每部機組僅準備60個濾袋,總計2部機共120個濾袋,僅相當於使用數量的1.2%左右。

該廠的粉塵排放限制為 50 mg/Nm³,在北海道地區,此排放值已算嚴格,因此設有即時監測系統(如圖 28),採用袋式集塵器後,實際粉塵排放濃度可控制在 1~2 mg/Nm³。

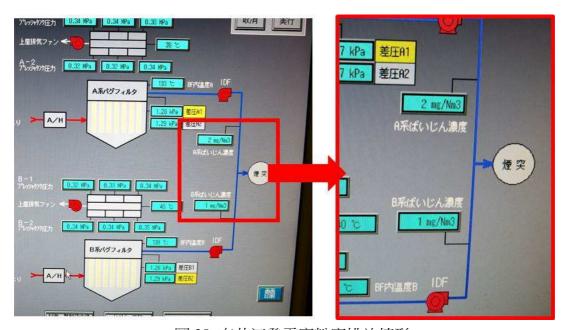


圖 28 奈井江發電廠粉塵排放情形

(三) 苫小牧製紙廠

有 1 部機組使用流體化床鍋爐搭配袋式集塵器系統,燃料為煤、 廢紙、廢塑膠以及其他廢棄物,由於來源多樣化,濾袋壽命不長,約 每2年更換1次濾袋,廢棄濾袋則作為該廠鍋爐燃料使用。

如同前述電廠一樣,觀察脈衝次數、壓降變化以及粉塵濃度,可評估濾袋及脈衝閥是否出現異常現象。經過約 10 年的運轉,除例行性更換濾袋,沒有破袋情形發生。該廠在備品的準備上,準備了 100 個濾袋,相當於使用數量的 2.4 %左右。近 2~3 年則有針對脈衝閥的部分零件進行更換,並且發現進出口風門有磨耗現象產生。

此廠之粉塵排放限制為 50 mg/Nm³,同樣在使用袋式集塵器下, 並無環保排放的問題。

(四) 江別製紙廠:

有 1 部機組使用流體化床鍋爐搭配袋式集塵器系統,燃料與苫小 牧製紙廠同為煤、廢紙、廢塑膠以及其他廢棄物,燃料種類多元,加 上 A/C 比採用較高的設計值(約 1.5),造成濾袋壽命更短,平均不到 2 年,因此每 1 年更換 1 次濾袋。由於更換頻率高,因此該廠不對新 濾袋進行預塗裝工作。廢棄之濾袋也如同苫小牧製紙廠,作為鍋爐燃 料。

維護策略與前相同,觀察脈衝次數、壓降變化以及粉塵濃度,可評估濾袋及脈衝閥是否出現異常現象。在約30年的運轉中破袋現象同樣很少發生,該廠在備品的準備上,準備了10~20個濾袋,相當於使用數量的2.2%~4.4%左右。

此廠之粉塵排放限制為 200 mg/Nm³, 此標準在使用袋式集塵器的情況下並不嚴格, 因此並無環保排放的問題。

肆、實習心得

- 一、本次的實習除課堂上的教授外,並有安排至現場實地參訪,讓我們有機會與該廠的員工直接進行交流,此安排可以讓我們對袋式集塵器系統有更進一步的認識。
- 二、袋式集塵器為本公司第 1 次使用的除塵系統,即使在日本境內的電廠,使用袋式集塵器也僅只 3 座(包含此次參訪的砂川與奈井江電廠),雖然日本的排放標準較本公司林口計畫寬鬆,但以環保排放標準較嚴格的奈井江電廠來看(現場即時排放監測值為 1~2 mg/Nm³),要達到低於 10 mg/Nm³的粉塵排放濃度,似乎就如 Alstom 公司所言困難度並不高。
- 三、 奈井江發電廠燃用鄰近礦場之煤源,其灰份約為 30%,袋式集塵器入口粉塵濃度約 44,100~47,000 mg/Nm³、A/C 比約 1.05~1.1,與林口計畫袋式集塵器入口設計粉塵濃度 13,100 mg/Nm³、A/C 比設計值 1.01相比,在 A/C 比約略相同,但入口粉塵濃度高於 3 倍的情況下,林口電廠應會有較長之濾袋壽命(奈井江電廠之濾袋壽命為 2~3年,Alstom 保證林口計畫之濾袋壽命約 5年)。
- 四、以日本的經驗來看,廢棄濾袋送焚化廠燃燒似乎是常見的處理方案, 另外奈井江電廠也有使用掩埋的方式處理,但畢竟日本使用之濾袋數 量較少,未來林口計畫廢棄濾袋(1部機裝有15,360個濾袋)的處理 仍將面臨挑戰。
- 五、依日本參訪經驗,袋式集塵器除在初期運轉時會有破袋情況發生,經初期的運轉經驗找尋最適合之濾袋更換週期後,後續除一般例行性之檢查及保養外,幾乎沒有破袋的情形發生。再從各廠濾袋備品濾袋備品準備數量來看(2座電廠備品數量約在使用數量的2%以下),可推斷在找到適當的濾袋更換週期後,破袋的情形應很少發生。

伍、建議事項

- 一、本次參與訓練之人員為機械維護及運轉領域,但實習內容除有關機械 運轉維護外,尚包含儀控方面的課程,建議日後訓練內容如有涉及相 關技術部門領域時,該部門亦可派員前往,藉此讓受訓人員互相交流 請益,增加專業知識的寬廣度。
- 二、 如在實習中有安排電廠參訪,可建議廠商將實習課程安排在電廠大修 期間,以獲取更多現場維護經驗。
- 三、目前林口電廠的袋式集塵器,可以對各分室的壓降以及粉塵濃度進行 監測,如在各分室上方加裝探視孔,對於判斷濾袋的破漏與否,將會 有更好的掌握度。
- 四、日後電廠在進行濾袋更換時,無論是否採用原廠之濾袋,均須比照原廠之設計尺寸,如尺寸不合將會增加洩漏或濾袋與袋籠之間的摩擦, 進而縮短濾袋壽命。
- 五、日後電廠維護如需對濾袋取樣以評估壽命,建議以袋式集塵器入口處 之分室(A分室)優先取樣,原因為該分室之濾袋最容易受鍋爐啟動 時之油霧所覆蓋,且處理之煙氣量較大,故為濾袋壽命最短的區域。