# CRASH TEST LAB 驗室開幕啓用特別報導



### 財團法人車輛研究測試中心 / 孟億里 / 許文賢 / 李肇豪 / 吳建勳

### 一、前言

實車碰撞技術爲確認車輛整體安全性之重 要技術項目之一、無論是零組件廠設計開發重 要車輛安全零組件、整車廠設計開發新車、學 術與研究單位研究行車安全、政府單位研訂與 執行車輛安全法規政策,以及社會大眾團體掌 握與運用車輛安全觀念與資訊等各項工作,皆 有賴於國內實車碰撞技術能量之建置完成,方 能順利有效實施。

車輛研究測試中心(以下簡稱ARTC)於民國 90年起即展開國內首座「實車碰撞實驗室」之 初步規劃,承蒙經濟部技術處之大力支持,以 及產、學、研各界相關單位與人士之熱心協 助,促成以科技專案投注ARTC之整體實驗室興 建,於91年完成實車碰撞實驗室之細部規劃 後,92年開始建置各項重要之實車碰撞檢測系 統,以及安排檢測人員赴國外學習碰撞測試與 人偶校正等各項技術,93年亦在科專先期研究 計畫支持下,建立初步之實車碰撞電腦輔助工 程(Computer-Aided Engineering,以下簡稱CAE) 分析技術,以期未來能以所建置之實車碰撞技 術爲基礎,結合國內產、官、學、研各界之車 輛安全技術能量,共同提供國內一個完善之車 輛安全研究發展基礎環境。

93年底,國內首座「實車碰撞實驗室」終 於展現在國人面前,期待透過國內產、官、 學、研各界的充分運用,日後能對於提昇國內 車輛產品安全之研發以及增進社會大眾行車安 全做出豐富且重要的貢獻。本文將就國內實車 碰撞技術包括測試與CAE分析技術以及未來之 發展規劃加以簡要介紹。

### 二、實車碰撞測試技術介紹

實車碰撞測試技術主要分為兩大類,一為 法規檢測技術,例如依據歐洲法規之前面偏 置、側面與後面碰撞,美規前面全寬及角度碰 撞與中國大陸之前面全寬碰撞等法規檢測技 術。一爲執行車輛產業或政府機關委託之研究



測試技術,如以高速撞擊或進行不同碰撞型式 之研究、另外包括追加車體內部或碰撞人偶各 部位之碰撞行爲分析,或進行事故重建模擬 等。以下將針對實車碰撞測試項目、實車碰撞 測試設備以及實車碰撞測試方法三方面,概要 介紹實車碰撞測試技術,說明如下。

### (一) 實車碰撞測試項目

實車碰撞測試之基本項目包括前面固定壁 碰撞、側面台車碰撞、後面台車碰撞、靜、動 態翻滾及全車碰撞模擬測試(HYGE SLED)等, 國外已行之多年,相關之測試技術亦皆已發展 成熟,至於進一步提昇車輛與人員碰撞安全之 各項先進研究性測試技術,則仍在持續研究發 展中。目前本實驗室已建立之實車碰撞測試項 目包括:

- 1. 歐規ECE R94之前面碰撞測試(偏置碰撞)。
- 2. 中國大陸法規CMVDR294之前面碰撞測試 (全寬碰撞)。
- 3. 美規FMVSS 208之前面碰撞測試(含角度碰 撞)。
- 4. 歐規ECE R95之側面碰撞測試。
- 5. 歐規ECE R34之後面碰撞測試。
- 6. 歐規ECE R16、ECE R44波形之零組件碰撞 模擬測試。
- 7. 前撞人偶與側撞人偶之校正測試。
- 8. 車對車正撞測試。

9. 車對車側撞測試。

### (二) 實車碰撞測試設備

ARTC「實車碰撞實驗室」主要涵蓋兩大系 統,一爲「實車碰撞主系統」所涵蓋之設備包 括碰撞主系統、零組件碰撞模組、燈光系統、 人偶與感測系統、高速攝影系統、資料擷取系 統及尺度量測系統等;另一為「零組件碰撞模 擬系統」,採分軌設計規劃(如圖2.1,2.2),未來 提供產業測試服務時,將更具機動性。

碰撞主系統可曳引之車重達5公噸,可執行 之碰撞速度在5公噸時可達80 km/hr;在2公噸時 可達100 km/hr;速度之控制精度爲±0.5 km/hr °

在零組件碰撞模組方面,因近年來,安全 系統被要求更精密與完善,空氣囊已成爲汽車 標準裝備,爲考量側面碰撞之普遍需求,零組 件碰撞模組須能提供「高頻」之測試能量,因 此,本實驗室採用如圖2.3,2.4之「伺服加速模 擬 (SERVO-ACCELERATOR SLED SYSTEM 簡寫SASS)」系統;其功能除了可產生法規之 檢測波形外,更可直接透過電腦設定高頻之波 形(可達400Hz)供研究測試用,同時本系統之承 載能量可達3公噸(可將測試車直接固定於SLED 上),將足以提供產業於研發階段進行接近實車 之碰撞模擬檢測,大幅降低研發成本。有關 ARTC實驗室採用之設備規格功能及應用領域,

摘要說明如表2.1。

### (三)實車碰撞測試方法(以歐規前方碰撞爲例)

### 1. 設定測試條件

測試車之碰撞方向與碰撞固定壁呈90 度之垂直方向,朝正面撞擊架設於固定壁 前方之蜂槽鋁(ECER94法規用),撞擊速度 為56-0+1km/h。車身寬度須和方向機柱側 與固定壁上之蜂槽鋁重疊,重疊部份為40% ±20mm。ARTC之設備可將小型車曳引至 100 km/hr,加速距離爲196公尺,於碰撞壁 前0.6公尺自由釋放,曳引系統採雙向曳 引,使用三相AC400~480VAC之600HP DC 馬達,故已具備高速碰撞之研究能量。

### 2. 整備測試車輛

測試車須爲連續生產之車輛,且其車 內之配備須爲標準配備。測試進行時,爲 了安全起見,燃油與引擎油與其它油料製 品均以等重之水替代,一般法規檢測,以 90%等重之水取代,並以不拆除車輛結構件 為原則。在車上允許超過25 kg的量測設 備,但在其他部位需減輕其重量,且必須 不影響其測試結果。車上之量測設備,不 可使輪軸之負載比例超過5%,或每一輪軸 之荷重變異超過20 kg。

方向盤若可調整, 必須調至車廠設定 之位置,否則調至可調整範圍之中間位 置。測試時,方向盤須處於直進之方位, 曳引結束時方向盤須爲可自由轉動狀態。

排檔排至空檔, 且腳踏板須在正常未 踩下位置,若爲可調整式,則須調至中間 位置或製造者所指定之位置。可移動之車 窗須關閉,但爲測試量測需要,可與製造 者協調將車窗玻璃降下。車門須關閉但不 鎖住。若有可開啓式或可拆式車頂,原則 上須將車頂裝上且關閉,但若爲測試量測 需要,與製造者協調同意後則可以開啓。 遮陽板須爲收起的位置。車內後視鏡須爲 正常使用位置。扶手若爲可調式則須爲最 低位置,但若影響人偶置放位置除外。

座椅位置調整方面,頭枕須調至最高位 置,前座椅調至其前後可移動之中間位置, 若無法調至剛好中間,則調至最接近中間之 卡榫位置,椅墊高度則調至製造者設定之位 置。座椅椅背調至製造者建議之常用角度, 若無建議值則調至垂直向後25°位置。後座 若可調整須調至最後位置。

測試人偶之整備乃採HYBRID III五十 百分位人偶,前座位置各置放一具人偶。 人偶須穿著FMVSS 208中78051-292及293規 定之棉質短袖衫與及膝短褲或與其相當 者。另量測儀器及人偶,需於測試前,靜 置於室溫19 ℃至22 ℃間,使量測儀器及人



偶之溫度處於穩態。

### 3. 記錄碰撞過程

爲記錄車輛碰撞之車體變形過程,測 試車須進行攝影部位之標線與噴漆裝飾以 增加高速攝影之判讀,ARTC規劃之數位式 高速攝影系統可運用至12個攝影鏡頭,鏡 頭類別包括F-mount, 20-70 mm, F2.8四個 與分離式攝影機可接四個鏡頭等,實驗室 亦規劃底部攝影機坑與燈光系統設計,故 可進行車體底部攝影,同時車輛中心採用 專業化之移動式燈光,配合On-Board耐衝 擊攝影機可進行車輛內部攝影及影像分 析,攝影速度在高解析度狀況下,通常設 定在1,000 fps以上(法規要求500 fps以上); 高速攝影系統位於左右兩側之側視位置, 可記錄車輛之運動行為,其中一部架設於 車輛碰撞軌道區上方,以利觀測車體之偏 移角度。一部架設於車輛碰撞軌道區下方 之攝影機坑,以利觀測車輛底盤之變形行 為,若配合TEMA影像分析軟體,可進行六 個自由度影像分析,故可解析車體變形之 時間變化與各軸向之旋轉角度等。以下簡 要說明碰撞過程中之影片分析方法。

在記錄碰撞過程之運動行為,通常定 義前保險桿與碰撞壁面之接觸瞬間爲0 ms。並計算前輪碰撞固定壁面發生之時間

點,且量測車體之前端(Front end)結構發生 變形量。當碰撞速度下降至接近0時,代表 最大變形量之發生時間點,並加以記錄 之。一般測試中,車體在產生最大變形 時,其尾部幾乎往上舉起,即所稱之 Pitching角度。分析軟體可計算出最大之旋 轉角度。而車體碰撞過程之動態位移計算 (即長度方向之碰撞變形量)係藉由黏貼於車 輛末端之靶心標誌(Target Mark)進行分析, 由於車輛因旋轉而產生顯著動態位移,故 須對Pitch角進行補償方符合實際值;藉由 影像分析技術,相信可提供車廠或研究機 關進行車體結構改善之重要參考依據。

#### 4. 量測車體變形量

車體變形量在車體改良或事故分析中 是極重要參數,爲求更高準確之車體永久 變形量,除了透過軟體分析外,更可藉由 三次元量測系統分別對車體碰撞前與碰撞 後進行不同位置之量測,量測位置主要包 含如下:包括保險桿之高度,引擎蓋高 度、前外圍邊界高度,前擋風玻璃週邊。 ARTC購置之三次元量測系統,測頭最大移 動範圍可達3.084 mm, 精度達0.025 mm, 可進行車體絕對座標與相對座標之量測轉 換,可求出車體之相關變形量。

### 5. 判讀測試結果

車輛經過碰撞後,車體結構設計則藉 由適當變形以吸收撞擊能量,而在車輛被 動安全設計方面,則視各項安全系統能否 發揮適度之功用加以判斷,如空氣囊之作 動行為、安全帶系統之瞬間拉伸行為、汽 車座椅固定點強度、車體內裝件是否脫落 造成乘員二次傷害等特性。

ARTC規劃之資料擷取系統(TDAS-G5) 與碰撞人偶感測器系統則是針對乘員各項 傷害指數進行定量分析,另ARTC規劃之高 解析度(1200X1600)攝影機,配合TEMA影 像分析軟體與靜態翻滾試驗機,可進行車 輛碰撞後之各項定性與定量分析,以下針 對碰撞後,乘員或車輛判定項目進行簡要 說明:

### (1) 乘員之傷害分析 (定量分析)

乘員傷害指數係依據不同法規要求,其判定項目(頭部、頸部、胸部大腿軸向力等)略有不同,以下舉歐規前面碰撞為例,頭部HPC值小於1000,若頭部未撞擊車上任何部份,則視HPC符合要求,頭部合成加速度不超過80 G,或超過80 G之時間,累積不得超過3 ms(計算至頭部回彈為止)。另針對頸部受傷指數(NIC)、軸向張力與前後向剪力,則依不同之受力時間長短訂定不同之受力值上

限(可參閱ECER94之規範)。頸部Y軸向 彎矩不得超過57 Nm。胸部壓縮指數 (ThCC),不得超過50 mm;胸部黏滯指 數(V\*C),不得超過1.0 m/s;脛骨壓力指 數(TCFC),不得超過8 kN;脛骨指數(TI) 量測各脛骨上端與下端每一位置不得超 過1.3;膝關節錯位移動不得超過15 mm。有關各項傷害指數之定義與計算方 式可藉由資料擷取系統根據法規(請參閱 ECER94)之定義,經轉換計算後求得。

### (2) 車體碰撞後之判定(含定量/定性)

ARTC規劃之三次元量測系統(Faro Arm)與高速攝影影像分析系統可用於評估碰撞後車體之變形解析。其歐規前面碰撞之判定準則如下:方向盤中心上移(垂直方向)不得超過80 mm,後移(水平方向)不得超過100 mm。測試中,車門不得打開。測試中,前車門鎖不得作動。測試後,在不使用工具情況下必須符合如下之敘述:每排座位至少有一車門被打開,以容許所有乘坐者離開;人偶之束制系統可被解除,若被鎖住,須能以最大60 N的力量解除;不須調整椅背即可將人偶移出車外。

此外,車輛在碰撞後,由燃料系統 所產生之洩漏,其洩漏之速率不得超過





30 g/min., (若有其他液體與油料混合, 且不能輕易的分離,將把所有的液體一 起收集,並加以估算)。

### (3) 剛性固定壁之荷重分佈(研究測試)

有關實車碰撞技術之另一領域,包 括新車型評估、事故重建等。ARTC實車 碰撞實驗室之規劃係依據既有經費與需 求急迫性加以衡量,並以可擴充性設計 規劃爲原則。故其設備能量現階段足以

應用於一般之法規檢測,同時強化零組 件碰撞模擬系統之規格與性能,目前雖 尚未規劃固定壁之荷重元量測系統,因 此在評估事故分析之碰撞議題時,可應 用三次元量測系統與高速攝影分析系 統,進行車體變形量之計算,再簡略換 算爲車體吸收能進行初步估算車體碰撞 速度。

### 主21·ADTC审市保管审除空机供用效的市化

_	表2.1:ARTC實車碰撞實驗室設備規格與功能					
項次	主設備名稱	規格與功能	應用範圍			
1	碰撞主系統 (圖2.5)	- 5公順 - 80 km/h。 - 2公順 - 100 km/h。 - 最大精度: ±0.5 km/h。 - 具雙向曳引功能及緊急停止功能。 - 軌道長度: 196公尺。	<ul> <li>美規前方全面碰撞 (FMVSS208)。</li> <li>歐規前方偏置碰撞 (ECE R94)。</li> <li>中國大陸前方碰撞 (GMVDR294、GB11551)</li> <li>歐規側方碰撞 (ECE R95)。</li> <li>歐規後方碰撞 (ECE R34)。</li> </ul>			
2	零組件碰撞系統 (圖2.3・2.4)	· 伺服加速模擬系統。 · 採油壓Close Loop控制迴路,可控制較高頻加速度波形 (達400Hz)。 · 最大承載3公噸,小型車可直接架設於台車測試,平台承載尺寸1.5m×3.5m。 · 可控制行程1700mm:測試波形轉換時間2分鐘以内。 · 峰值加速度精度±4%,速度精度±0.3%。	·安全帶動態檢測 (ECE R16波形、CNS5563波形)。 ·兒童安全座椅動態檢測 (ECE R44波形、CNS11497)。 ·座椅動態檢測 (ECER14、ECER17之動態相關)。			
3	人偶與感測系統 (圖2.6)	·採FTSS公司之法規測試用人偶(含感測器)。 ·HYBRIDIII 50%(五十百分位)之前撞人偶(含感測器)。 ·ES-2 之歐規側撞人偶(含感測器)。	· HYBRID III 50%人偶用於美規與歐規前撞,量測人偶頭部傷害指數 (HIC)、頸部傷害指數 (NIC)、胸部傷害指數 (V*C)及大腿軸向受力。 · ES-2可用於歐規側撞 (ECE R95)。			
4	高速攝影系統 (圖2.7)	·採用四部VRI/廠牌Phantom (V9) 之耐衝擊相機,有效解析度1,600x1,200: 低解析度時片速60,000fps。 ·採用一部VRI (V6)之分離式相機 ,可接四個鏡頭。 ·採用四部512x512畫素,耐衝擊,On-Board之固定式高速攝影機。 ·分析軟體:TEMA分析軟體。	·可同時搭配12個攝鏡頭進行高速攝影:可有效提供產業研究測試需求(一般法規測試約需9個鏡頭)。 ·攝影機拍片速度可達10,000fps以上(一般法規需達500fps以上)。 ·分析碰撞運動行為(亦包括Airbag Tracking及人偶頭形輪廓追蹤)。			
5	三次元量測系統 (圖2.8)	·採用Titanium Faro Arm之移動式三次元多關節量測系統。 ·測頭最大移動範圍:3084mm。 ·量測精度:0.025mm。	·應用於量測車體相對或絕對變形量,包括方向盤之變形移動量或乘員之生存空間量測。 ·可應用於車體測試前/後之輪廓變化,或其它領域之研究測試。			
6	資料擷取系統 (圖2.9)	・採用TDAS-G5 64頻道擷取系統。 ・操控軟體與DIAdem軟體,並搭配 Crash Analysis Toolset 及Clip模組軟體。	· 可應用於碰撞過程中,車體與人偶之運動行為分析。			
7	燈光照明系統 (圖2.1,2.5)	·本實驗室採用金屬鏀素燈(Metal Halide),色溫可達5500K, 移動式燈光達256,000流明。	· ARTC之專業化燈光系統,搭配高速攝影機,將可提供良好 之影像解析,以利影像分析。			
8	治具與碰撞台車	· 歐規之側方碰撞台車(含五個125kN荷重元) (圖2.10) · 歐規之後方碰撞台車(圖2.11) · 美規之靜態翻滾設備(圖2.12) · 美規之動態翻滾設備(圖2.13) · 角度(30度)碰撞治具(圖2.14)	· 側方碰撞(ECE R95) · 後方碰撞(ECE R34) · 可執行前方角度碰撞(FMVSS208)			
9	CAE模擬分析 (圖2.15)	· 前/後處理軟體:HyperMesh、PATRAN、FEMB等 · 動態分析軟體:ANSYS,ABAQUS,LS-DYNA,VPG等 · 分析電腦:16 CPU平行運算叢集電腦	·可進行前方碰撞、側方碰撞模擬分析或零組件模擬分析 等。 ·比對實驗檢測數據。			

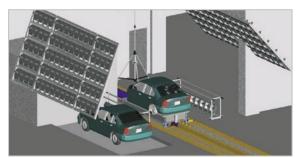


圖2.1:實車碰撞及碰撞模擬測試區示意圖

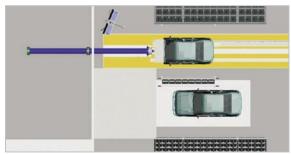


圖2.2:實車碰撞及碰撞模擬測試區上視圖



圖2.3:伺服加速模擬測試設備配置



圖2.4:碰撞模擬測試實例



圖2.5:碰撞主系統(前方偏置碰撞實例)



圖2.6:前撞(右)與側撞(左)人偶



圖2.7: 高速攝影系統



圖2.8:三次元量測系統







圖2.9: 資料擷取系統(TDAS/G5)



圖2.10: 側方(歐規台車)碰撞檢測實例



圖2.11:後方(歐規台車)碰撞檢測實例



圖2.12:靜態翻滾檢測實例



圖2.13:動態翻滾檢測實例



圖2.14:角度(30度)前方碰撞檢測實例

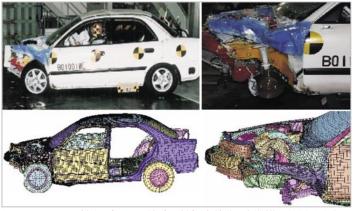


圖2.15: CAE技術應用,前方碰撞試驗與電腦模擬分析比對

### 三、實車碰撞電腦輔助工程分析技術介紹

近年來,由於電腦運算速度之大幅提昇(如 奈米科技之應用及叢集電腦之平行運算等),以 及非線性有限元素分析法應用於接觸力學之理 論日趨成熟,以CAE(電腦輔助工程分析)進行 3D大變形之整車碰撞分析已蔚爲潮流。CAE可 協助車體之開發設計及結構改良,其優點包括:

- 1. 可於產品開發之各個階段,以數值計算的方 式快速地改變結構設計參數(例如:厚度, 材質,幾何形狀),進行較佳化之結構設 計。
- 2. 可詳細地局部觀察結構之變形歷程及車體各 部反應(例如:結構能量吸收狀況、力流分佈 及參考點之加速度歷時等),以利綜合評估 車體碰撞特性之優劣。
- 3. 可降低實車檢測之次數與失敗率,大幅減少 產品之開發時程與成本。

因應未來國內車輛碰撞法規之執行,爲協 助業者進行車體之設計以符合法規要求,ARTC 於93年起陸續建立整車前撞/側撞及後撞分析技 術,分析時以前處理軟體建構車體之幾何網格 模型以及初始與邊界條件,以碰撞分析軟體作 爲計算核心,以後處理軟體顯示各種碰撞分析 結果。以下將以NCAC(美國國家撞擊中心)所公 佈眾多整車分析模型中挑選一型為例,分別以 歐規(ECE R94/95/32)之要求條件,進行前/側撞

人偶校正分析、整車前撞分析、整車側撞分析 以及整車後撞分析,並藉以概要介紹實車碰撞 之電腦輔助工程分析技術如下:

#### (一)前/側撞人偶校正分析

在歐規ECE R94及R95之整車前/側撞法規 中,分別以Hybrid III及EuroSID1實驗人偶進行 碰撞之人體損傷評估,並規定於測試前應對前 撞人偶之頭/頸/胸/膝部,及側撞人偶之頭/肩/腹/ 臀部進行標準試驗,要求實驗人偶各方面均應 符合法規Part 572的性能標準;爲進一步確定模 擬分析所使用有限元素人偶模型之可用性,本 文即依法規試驗條件進行Hybrid III及EuroSID1 人偶模型之校正分析,人偶各部之校正之示意 圖如圖3.1與圖3.2,各校正項目之校正分析結果 如表3.1與表3.2。

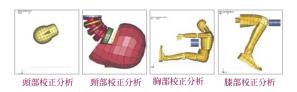


圖3.1: Hybrid Ⅲ頭/頸/胸/膝部之校正分析

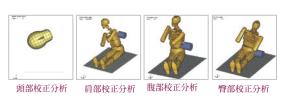


圖3.2: EuroSID1頭/肩/腹/臀部之校正分析

### 經濟部技術處科技專業







校正項目	法規要求	模擬値	濾波取樣標準	是否符合要求
頭部加速度峰値	225-275 G	250G	CFC 1000	是
頸部最大旋轉角度	81-106度	92度	CFC 60	是
胸部受力峰值	64-73 mm	67 mm	CFC 180	是
膝部撞擊力峰值	4.7-5.8 KN	5.3 KN	CFC 600	是

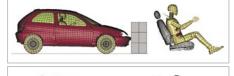
表3.2: EuroSID 1人偶校正分析結果

校正項目	法規要求	模擬値	濾波取樣標準	是否符合要求
頭部加速度峰値	100-150 G	146 G	CFC 1000	是
肩部擺錘加速度峰值	7.5-10.5 G	9.3 G	CFC 180	是
腹部受力峰值	5.9-7.9 kN	7.4 kN	CFC 600	是
臀部受力	1.04-1.64 KN	1.6 kN	CFC 600	是

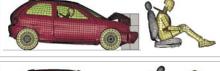
### (二)整車前撞分析

ECE R94以測試車垂直前方撞擊固定壁, 撞擊速度為56 km/h,車身寬度須以駕駛側與固 定壁重疊,重疊部分爲40%,故稱之爲40%偏 置前方碰撞測試,於前駕駛與乘客座裝置2個 Hybrid III 50 %實驗人偶,以量測碰撞測試時人 偶之真實反應。碰撞過程中車體與人偶之分析 結果示意如圖3.3,依據人偶歷時反應所計算之 人體損傷分析結果如表3.3:

Time=0 ms



Time=40 ms



Time=80 ms

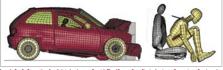


圖3.3:整車前撞分析過程車體與人偶行爲示意圖

表3.3:整車前撞分析人偶損傷指標計算結果

人偶反應量測項目	法規要求	模擬値
頭部HPC値	< 1000	1125
胸部壓縮變形量(ThCC)	< 50 mm	98 mm
胸部黏滯指數(V*C)	< 1.0 m/s	1.6 m/s
脛骨壓力指數(TCFC)	< 8 KN	20.5 kN

### (三)整車側撞分析

ECE R95以一輛可變形表面結構的移動台 車 (Moving Deformation Barrier, MDB) 以50 km/h的速度側方垂直碰撞一輛靜止測試車輛, 撞擊方向爲駕駛座側,測試車輛上裝置一歐規 側面碰撞實驗人偶(EuroSID1)坐於駕駛座上,作 爲量測碰撞相關數據。碰撞過程中車體與人偶 之分析結果示意如圖3.4,依據人偶歷時反應所 計算之人體損傷分析結果如表3.4:



Time=40 ms



圖3.4:整車側撞分析過程車體與人偶行爲示意圖

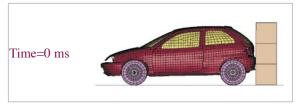
# otive Research & Testing Center 驗室開幕啓用特別報導

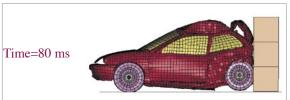
表3.4:整車側撞分析人偶損傷指標計算結果

人偶反應量測項目	法規要求	模擬値	是否符合要求
頭部HPC値	< 1000	331.1	是
肋骨壓縮變形量(RDC)	< 42 mm	28.3 mm	是
軟組織標準(VC)	< 1.0 m/s	0.48 m/s	是
腹部峰値力(APF)	< 3.5 kN	1.21 KN	是
恥骨聯合峰値力(PSPF)	< 6 KN	5.2 KN	是

### (四)整車後撞分析

ECE R32將目標車靜置於一剛性地面上, 油箱加入90%燃油。以移動剛性壁撞擊目標車 後方。剛性壁速度爲35~38 km/h,其質量爲 110020 kg。碰撞過程中車體結構之變形示意如 圖3.5:





### 圖3.5:整車後撞分析過程車體行爲示意圖

法規要求碰撞後燃油洩漏量不得大於30 g/min,且車體R Point之最大位移需小於75 mm。本文分析車型之R Point最大位移約為350 mm無法符合法規要求。至於燃料洩漏與否之預 測,則需建立包含後車身段底盤及油箱附近相

關組件之完整分析模型,方能計算出油箱於碰 撞過程中的體積變化,若體積變化超過10%, 則代表油箱有漏油之可能性。由於本文所選取 車型之分析模型並未包含相關組件,故無法預 測漏油與否。

以上所述皆爲依據法規要求所進行之初步 電腦模擬分析,分析結果之準確性則與所模擬 之網格模型包括網格尺寸與形狀、各構件之相 關位置、接合與接觸方式、質量與慣性矩之大 小與分佈、各構件之材料性質以及邊界與初始 條件之設定有關,後續尚需再經由與實車碰撞 測試結果之詳細比對,逐步修正調整分析模 型,以掌握適當且正確之車輛碰撞分析模擬方 式。

在碰撞分析結果之判讀與應用方面,除需 仔細判斷分析結果之準確性外,亦可經由分析 所得各部位之位移、速度、加速度、力、力 矩、動能與應變能等詳細數據資料,深入瞭解 所分析車輛之結構行為特性,並據以檢討可行 之設計改善方案,依改善方案調整分析模型 後,再進行分析以確認改善方案之可行性,如 此將可逐步建立分析數據資料庫,累積車輛碰 撞設計之偵錯改良經驗,達到建立設計準則與 指引設計之應用目標。



### 四、實車碰撞技術之未來發展規劃

ARTC「實車碰撞實驗室」之建置完成,將 使國內之車輛安全進入另一個新階段,日後將 朝結合國內外各界之能量資源,以及充分運用 所建置之「實車碰撞實驗室」之方向繼續努 力。以下將就實車碰撞技術之應用與發展項 目、執行方式及其影響與效益,概要說明車輛 碰撞技術之未來發展規劃。

### (一) 應用與發展項目

ARTC「實車碰撞實驗室」可以應用與發展 之項目包括:

- 1. 持續研究精進碰撞測試與分析技術,充分掌 握精確度與效能。
- 2. 取得碰撞實驗室品質系統認可。
- 3. 取得國內外碰撞法規測試與驗證測試之認可 授權,執行車輛碰撞法規與驗證測試。
- 4. 協助政府研訂車輛安全法規,如幼童車之幼 童乘坐方式之安全性比較等。
- 5.配合學界及業界進行各類車輛安全研發計畫。
- 6. 配合業界需求,協助建置CAE碰撞分析能 量。
- 7. 配合業界之產品設計開發,共同建立車輛產 品安全設計之偵錯與改良技術。
- 8. 累積國內車輛碰撞測試與分析資料庫,做為 各項車輛安全之資訊應用與研究之重要基 礎。

- 9. 提供社會大眾團體相關之車輛碰撞安全技術 協助,如協助研判事故車輛之碰撞損傷特 性等。
- 10. 與國際上相關之車輛碰撞測試機構密切技 術交流合作,促進國內車輛安全之技術研 究發展。

### (二)執行方式

針對前述之應用與發展項目,初步規劃車 輛碰撞技術應用與發展之執行方式如圖4.1。為 能有效整合國內外車輛CAE技術研發服務能量 資源,發揮整體規劃與團體合作效能,ARTC在 經濟部技術處之指導下,已號召國內具車輛 CAE分析技術能量之16個產、學、研單位,成 立了『車輛及零組件CAE技術研發服務聯盟』, 期能廣泛提供國內車輛產品設計研究開發所 需,包括車輛碰撞分析在內之各項CAE技術研 發服務。車輛及零組件CAE技術研發服務聯盟 之能量架構如圖4.2。日後期能以實車碰撞實驗 室爲基礎,透過圖4.1之執行方式,增進各相關 單位人員之互動與合作機會,逐步達成整合國 內技術資源能量,發揮整體合作效能之目標。

#### (三)影響與效益

經由前述各項實車碰撞技術發展與應用項 目之切實執行,相信對於提昇國內車輛產業之 自主設計研發、增進車輛產品設計品質、降低 開發時程與成本、車輛產業設計研發與國際接

## **CRASH TEST LAB** 驗室開幕啓用特別報導

軌、落實設計研發根留台灣以及提昇車輛產業 競爭力等方面,皆能發揮相當正面之影響與效 益;同時,亦可藉由各項目之應用與發展,長 期培養國內車輛領域更多後繼之車輛專業人 才,將國內車輛領域之發展帶進另一階段之良 性循環,使國內之車輛安全領域更上層樓。

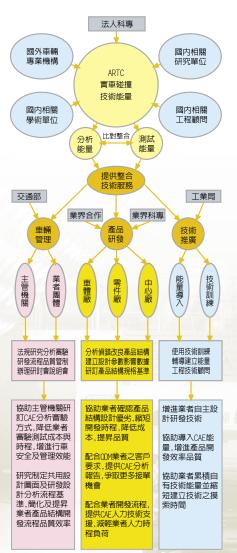


圖4.1 車輛碰撞技術應用與發展執行方式



圖4.2 車輛及零組件CAE技術研發服務聯盟之能量架構