

Ignitron 水銀整流器의 失弧現象

李 哲

I. 緒 言

Ignitron の 點弧子에 電壓을 印加하면 水銀이 接하고 있는 部分의 어떤 結晶面에서 陰極點을 發生하여 이 陰極點과 點弧子 上端 端子間に arc 를 發生하고 다시 主陽極이 arc 放電을 誘發하여 點弧를 完了한다.

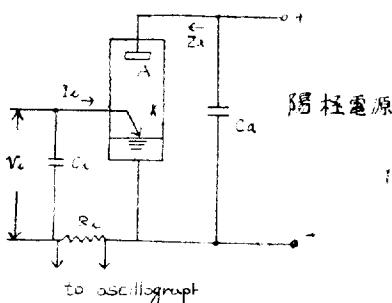
即 點弧가 되려면 첫째 陰極點이 發生하는 것, 둘째 陽極과 陰極間을 破壞하는 두 條件이 必要하며 첫째 條件이 滿足되어도 둘째 條件이 滿足되지 않으면 失弧하게 된다. 또 이 두 條件이 具備되더라도 電離點이 永久히 保存되지 못하면 역시 失弧하므로 電離點을 永久히 維持하여야 한다는 것도 點弧의 必須條件이 되는 것이다. 即 陰極은 正規의 運轉狀態에서 陰極點으로 因하여 그 自身 電子를 放出하고 있으며 陽極으로 arc 가 通過한 期間에 어찌한 原因으로 陰極點이 突然 發生하면 電子放出도 없어지고 整流器로서의 機能을 滅失하게 된다. 上記와 같이 點弧現象은 二重放電現象으로서 각各의 條件을 따로 考慮하는 것이 點弧機構나 失弧機構을 究明하는 데 必要한 것이다.

2. 陰極 輝點의 性質

御所氏는 陰極 輝點의 性質을 究明하기 위하여 다음과 같은 實驗을 하였다.

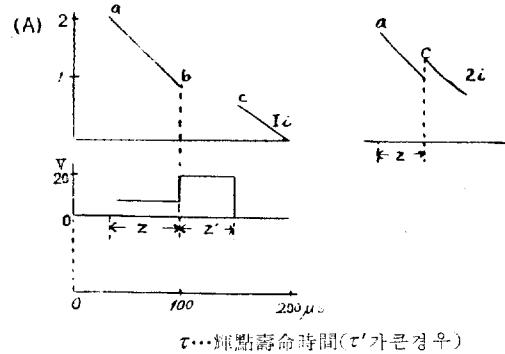
가. 御所氏의 實驗

點弧子回路의 電流 및 點弧子와 陰極間의 電壓波形은 $V_i=200V$, $C_i=0.5\mu F$, $R=100\Omega$ 的 回路條件으로 接은



接續圖

韓電企劃部 運營企劃課



續하여 陰極線 oscillograph 에 (A)와 같은 觀測되었다. 點弧極을 投入하여 觀測하면 3個의 不連續點 a , b , c 가 있고 一定 回路條件에서 投入速度를 바꾸면 a , b 間은 不變이고 b , c 間의 時間 τ' 가 變化하여 速度가 速을 때에는 τ' 가 길고 速度가 慢을 때에는 τ' 가 짧아 ignitron が 突然 點弧子가 水銀속에 담겨있는 時遇 $\tau'=0$ 이며, c 部分이 a , b 間에 나타난다. V_i 는 a , b 間에서는 約 10V로서 I_o 的 關係式이 一定하고 b 에서 急히 陽極이 c 에 zero 가 된다고 報告되어 있다.

以上과 같은 實驗結果로부터 다음과 같은 陰極點發生機構를 생각하고 있다.

點弧子先端과 陰極間의 空隙의 隙이에 따라 水銀의 表面張力과 點弧子牛導體表面의 微少 突起에 의하여 생기는 點接觸部에 電流가 集中되어 電界強度가 일마든지 크게 생기며 電界放出에 의한 破壞를豫想하고 있다. 따라서 點弧子回路에 電流가 流れる(a 點), 이 電流로 水銀蒸氣가 發生하고 點弧子는 漂遊狀態가 되어 點弧子와 陰極間에 微少 arc 만이 있게 된다는 것이다. 即

$$I_o = \frac{V_i}{R_i} e^{-\frac{t}{C_i R_i}}$$

에 따라 減衰하고 點弧子와 陰極間의 arc의 特性과 回路條件에 따라 定해지는 曲線 下部에相當하는 値가 되면 arc 가 消滅하고(b 點), 一時 開放狀態가 되는 時間에 V_i 는 C_i 的 端子電壓까지 上昇하고 τ' 後 다시 V_i 는 zero 가 된다(c 點). 이때 C_i 的 殘留電荷에 의한 電流가 流되는 것으로 생각된다. 따라서 arc 時間, 即 輝點壽命時間은 a , b 間의 τ 로서 回路의 時定數 $C_i R_i$ 를 바탕으로 變化시킬 수 있다.

나. 陰極點의 運動
이와같이 發生한 陰極點은 水銀面上을 0.5~1.5 m/s의 速度로 滑溜없이 活潑하게 移動하고 있으며 이는 蒸發하는 水銀의 反動에 의한 것으로 생각된다.

水銀槽에 anchor 라 불리우는 M_0 , W 를 添加하면 固定된다. 陰極點이 anchor 로 向하는 理由는 突出한 anchor 周圍에 局部的으로 增加한 蒸氣密度에 起因하여 陰極點이 固定되는 것은 ion 衝擊에 의하여 噴出하는 水銀蒸氣에 의하든가, 調和係數라고 하는 것이 他部分 보다 적고 小 energy로 arc 를 維持한다고 Rothstein 氏가 證明하고 있다. 그러나 大容量 에서는 이 方法으로도 固定이 困難하고 實用이 안된다.

다. 陰極點의 溫度

陰極點의 溫度는 測定法에 의하여 結果가 一定하지 않고 250°C에서 300°C 까지의 値로 생각된다. "Marti"와 "Winograd" 氏가 發表한 Brown Boveri Laboratory 에서의 測定値는 287°C 이었다. 그러나 이는 局部的의 차이 못하고 水銀 陰極面 全體로 看는 69~150°C 程度이다.

라. 陰極點의 電流密度

陰極點의 電流密度는 約 4,000 A/cm²에 達한다. 陰極點은 高電界에 의한 冷陰極放出이라 볼수 있음으로陽 ion의 正空間電荷에 의하여 強電界를 維持하려면 어느 限度以上의 放電電流를 常時 通過하여 作을 必要가 있다. 即 陰極點을 維持할 수 있는가 없는가는 水銀 arc 固有의 特性과 陽極回路의 條件에 따라 定해지는 것이다. 이 最少維持電流의 値는 溫度나 水銀蒸氣壓에 의하여 若干 다르나 普通 由陰極點에서 5A, 固定陰極點에 서는 0.5 A 程度이다. 또 陰極電流가 瞬間의 아래로 끊어지면 陰極點은 直ち 滅滅한다.

3. 點弧電壓(水銀蒸氣中의 放電開始電壓)

陰極點이 생기지 않는 境遇 水銀整流器의 陽極과 陰極間의 放電을 시키기 위하여서는 相當히 높은 電壓이 必要하다. 一般的으로 arc 放電을 始作하는데 必要한 電壓 V_a 는 氣體의 壓力와 電極間의 距離 d 的 积의 所數로 看

$$V_a = f\left(\frac{pd}{T}\right) \quad \text{但 } T = \text{絕對溫度}$$

이것이 Paschen의 法則이다. 20°C 에서의 水銀 蒸氣壓 $p=0.0012 \text{ mmHg}$, $d=100 \text{ cm}$ 라 하여도 $pd=0.12 \text{ mm Hg cm}$ 이니 數子 volt의 高電壓을 加하여서도 放電하기 困難하다. 壓力가 低은 境遇 氣體分子의 密度가 적으니까 電子와 氣體分子와의 衝突機會가 적으로 有効한 電離를 시키기 위하여서는 高電壓으로 電子速度를 增加할 必要가 있다. 上式의 p/T 는 分子密度에 比例하니까 放電開始電壓 V_a 는 分子密度와 電極間의 距離에 比例한다. 水銀蒸氣中의 放電開始電壓이 极히 높음으로 水銀整流器를 動作시키는 데는 어떤 方法으로든지 水銀陰極에 陰極點을 만들어 주어야 한다.

4. 陰極 輝點의 發生

Ignitron 은 水銀 陰極中에 固定 點弧子를 냠고 이에 電流를 加하여 點弧시키고 있으니 可動部分이 없이 電流를 허려 陰極點을 단지에 페르로 交流 每 cycle마다 點弧가 되고 励磁板을 首降할 수 있다. 點弧子는 炭化珪素와 硅化碳素와의 混晶體로 단드므로서 耐熱, 耐弧性, 機械的 強度가 높고 抗滲性도 커서 長期의 使用에 便利할 수 있다. 電流 點弧子의 構造는 適圓錐形으로 되어 있고 水銀과의 接觸面에서 發弧의 安定을 朝할수 있도록 되어 있다. 이곳에 數 A~數 10 A의 電流를 通하면 (普通 5~40 A) 電界放電에 의한 破壞로 陰極 輝點이 發生한다.

5. 失弧現象

點弧子에 電流를 通하여도 點弧하지 않는 境遇로서 여타 條件을 考察할 수 있으며 그 原因과 機構를 들어 보기로 한다.

가. 點弧子 電流가 너무 적은 境遇 點弧子에 電流를 通하더라도 電壓이 너무 낮으면 點弧子 電流가 적으로 陰極에서의 電子放出量이 적고 輝點을 發生치 못한다.

나. 陰極까지의 距離가 떨어진 境遇 空隙의 길이가 적을수록 放電開始電壓이 낮고 따라서 陰極과 陽極間隙이 를 때는 励磁板이 있어야 할 것이다. 이는 Paschen의 法則 $V_a=f\left(\frac{pd}{T}\right)$ 에서도 알 수 있다.

다. 水銀蒸氣의 壓力이 電子와 이온擴散에 不適當 할 때

水銀 蒸氣壓을 適切한 値으로 維持하는 것이 安定한 整流作用을 行하는데 必要하다. 運轉中의 水銀蒸氣壓은 普通 $10^{-3} \sim 10^{-2} \text{ mmHg}$ 程度이나 蒸氣壓이 높아지면 電壓降低가 커지고 電弧가 不安定하여진다. 水銀蒸氣壓의 크기를 定하는 것은 水銀蒸氣를 加熱하는 亂脈電流와 이를 冷却하는 外壁의 溫度이다. 冷却를 有効하게 하면 할수록 負荷電流을 通할 수 있는 것은 一般電氣機器와 달리 溫度의 限制은 經緣物의 劣化限度에 의한 것이다. 아니고 水銀 蒸氣壓을 適當한 値로 하기 위하여 必要한 것으로서 이 點이 水銀整流器의 特異한 性質이다.

器內의 蒸氣壓은 恒か一定치 않고 運轉中의 陰極 蒸發面에서 蒸氣壓이 가장 높고 冷却面에서 가장 낮다. 그 間에서 蒸氣壓은 復雜한 壓力分布를 가진다. 正한 時間의 으로 一週期마다 電弧의 點滅로 蒸氣壓이 週期의 으로 變化하고 起動後 長時間의 溫度變化로도 徐徐히 變化한다. 溫度가 너무 높으면 蒸氣壓이 커지고 過剩의 水銀蒸氣는 陽極 近傍에서 逆弧의 發生原因이 된다. 溫度가

너무 낮으면 蒸氣壓이 낮아 arc 가 不安定하고 失弧하기 쉬움다.

라. 逆電流에 의한 陰極點 消滅

點弧子에 의하여 陰極點을 維持하는 ignitron에서는 点弧子電流로서 普通 5A 이상을 必要로 하고 그 以下의 僅少한 電流에서는 陰極點을 維持하기가 困難하다. 即便 点弧子電流가 安定하다 하더라도 負荷電流가 斷續하고 逆電壓이 커지면 点弧子電流를 增加하든가 다른 適當한 方案을 講究치 않으면 陰極點을 安定하게 維持할 수 없다. 特히 ignitron은, 各 tank의 陰極點에는 每 cycle마다 必然的으로 負荷電流가 斷續하여 흐르므로 陰極點 安定問題가 重要하게 된다. 陽極電流이 消滅直後 主陽極에 나타나는 逆電壓에 따르는 逆電流가 陰極點을 維持하는 点弧子電流의 相當部分을 吸收함으로서 陰極點消滅을 가져오는 것이라 생각되고 있다. 点弧子電流가 크든가 冷却을 適當히 한 경우 陰極點이 一層 安定하게 되는 것은 모두가 殘留 ion에 의한 逆電流가 적어지는 까닭이다.

마. 点弧子 結晶이 破壞되었을 때

Ignitron에 있어 가장 큰 問題는 그 心臟部의 役割을 하는 点弧子의壽命이다. 点弧子의 結晶이 破壞되면 導電이되지 않으며 表面이 平滑치 않고 두께도 고르지 못하므로 点弧가 不確實하여 진다.

바. 水銀이 酸化되든가 不純物이 混入하여 点弧子의 結晶面에 amalgam이 생겨 水銀에 젖었을 때

사. 水銀의 蒸發動搖等으로 水銀面의 位置가 달라지고 ignitor의 適當한 位置에 水銀面이 없을 때

負荷가 急激히 增加하면 이에 따라 水銀의 蒸發이 많아지고 그 反作用으로 水銀面에 動搖를 주게 되어 失弧된다. 陰極點은 運轉中 点弧子의 周圍를 遠隔하여 생기는데 ignitor의 適當한 位置에 水銀面이 없으면 失弧한다. 實際 運轉에서 이 原因에 의한 失弧는 어느程度 不可避한 것이다 水銀面의 變動으로 ignitor의 抵抗이 變化하여도 水銀과의 接觸面의 電流密度를 一定하게 하면 失弧를 防止할 수 있다.

야. 陰極點이 振動, 陰極水銀이 不足等 機械的原因으로 滯失할 때

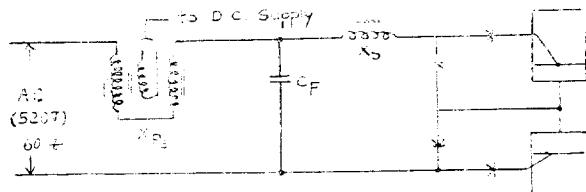
자. 点弧子의 溫度가 낮든지 높을 때 点弧子 自體의 溫度는 ignitron 本體의 溫度에 의하여 定해지며 內部의 水銀 蒸氣壓의 適當치 않은 値로 因하여 失弧하기 쉬운다 이를 調整하는 것이 冷却의 目的이며 이러한 見地에서 보면 最適值가 30~40°C로서 負荷變動이 많을 電鐵用 整流器에서는 入口溫度 20~30°C, 出口溫度 35~45°C로서 溫度差가 15°C 以下가 適當하다.

차. 不安定한 電壓이나 低電壓

카. 貨空度 劣化

타. 点弧子回路 開閉器의 開路

6. Westinghouse Ignitron 点弧子 回路와 位相制御의 影響



失弧現象에 있어 位相制御가 어떻게 影響을 미치고 있는지를 考察하기 위하여 위의 点弧子回路를 보기로 한다.

이 回路는 供給變壓器 移相 reactor(X_{PS}), 發火 capacitor(C_F), 飽和 reactor(X_S)와 点弧子와 陰極間의 單相 bridge로 連結된 두 個의 ignitron으로 되어 있다. 우선 回路의 動作을 正의 半波와 負의 半波의 二境遇로 나누어 보기로 한다.

a. 正半波

充電電壓의 正의 半波에서, capacitor는 移相 reactor를 通하여 한 方向으로 充電된다. 이 capacitor電壓은 selenium 整流器와 点弧子와 並列로 된 飽和 reactor에 繼續 供給된다. 飽和 reactor는 hysteresis 曲線이 急激히 구부러지는 parmalloy 와 같은 材料를 쓴 hipernik 鐵心으로 된 toroidal型의 reactor이다. 따라서 이 reactor는 매우 큰 impedance를 갖기 때문에 이 reactor를 通하여 電流를 흐르지 못하게 한다. 이期間에 capacitor는 放電할 수가 없기 때문에 이 半波의 大部分을 通하여 比較的 輕微한 比率로 充電을 繼續한다.

發火 capacitor에 貯藏된 energy가 飽和 reactor를 飽和시키는데 充分한 量이 되면 reactor는 hipernik 鐵心의 特性에 따라 突然 飽和되고 impedance는 아주 적은 값으로 变化된다. 이 때 capacitor의 放電은 ignitor抵抗만에 制限을 주게 된다. 点弧子의 實效抵抗은 낮기 때문에 capacitor放電은 急激히 끝여 버린다. 따라서 이 回路는 낮은 平均值로 電流를 받아들이고 높은 電力を 傳達하게 된다.

b. 負半波

負의 半波사이에 capacitor는 反對方向으로 充電되고 整流器는 反對方向의 点弧子가 發火도록 한다.

移相 reactor의 直流 制御捲線에 1A가 흐르면 이 reactor는 거의 完全히 飽和되고 AC impedance는 적다. 制御電流를 zero A로 減少시키면 이 reactor의交流 impedance는 增加하고 点弧子 pulse에相當하

는 delay 를 가져오며 capacitor 는 더욱 늦게 充電 된다. 位相變換 reactor 의 制御捲線에 1A 가 흐르면 點弧子 pulse 는 供給變壓器의 二次電壓보다 180° lag 한다. 따라서 二次電壓를 主陽極電壓에 對하여 적당한 位相關係를 가지게 할 수 있다. 이와같이 位相을 變化 시키면 直流出力 을 加減할 수 있다. 이러한 方法으로 陰極 輻點이 發生하는 時間이 delay 된다면 電流는 늦어 진 時間까지 delay 되며 直流端子에 나타나는 平均電壓 은 ignitor pulse 와 陽極電壓이 同相인 경우보다 적어 진다. ignitron 的 運轉 途中 急激히 負荷가 増加한다든가 負荷의 變動이 甚한 境遇 位相制御에 의하여 陰極輻點 發生時間은 delay 시킨다면 全體의 으로 電弧電流가 不完全하게 되며 逆方向의 電壓이 걸리는 時間に 가서

는 陰極으로 向하는 逆電流가 陰極點을 保持하는 點弧電流를 吸收하여 失弧가 이려난다고 생각된다. 移相用 variac 變化에 따른 位相變化 및 直流出力 電壓을 보기 위하여 移相 reactor 的 直流捲線에 直列且 電流計를 連結하고 variac 的 位置에 따른 直流捲線電流 整流器出力電壓를 記錄하였으며 그 結果는 다음과 같다. 여기서 位相差는 直流捲線電流에 對한 位相差를 表示한 Westinghouse 의 圖表을 利用하였다.

Variac 變化에 따른 位相變化와 直流出力電壓(無負荷時)

日時: 1957. 5. 3. 22 시 50분 測定者: 筆者

室溫 25°C, 補助變壓器 電壓 210V

冷却水 溫度 43°C

Variac의 位置	移相 Reactor DCA	整流器出力電壓 [V]	位相差 [°]	% D.C.V.	備考
0	0	520	55	58	Misfire Indicator Lamp의
20	0.1	530	55	58	明暗은 電流에 比例하여 밝
40	0.2	540	53	60	어짐
60	0.3	600	49	66	
80	0.4	660	42	74	
100	0.5	700	33.5	84	
120	0.6	720	25	90	
140	0.7	720	17	96	
160	0.8	720	10	98	
180	0.9	720	4.5	100	
200	1.0	720	0	100	

點弧子 回路의 phase shift 特性 整流器出力電壓에 있어서의 phase control 効果

위의 data 를 通하여 variac 位置과 移相 reactor 的 直流捲線 制御電流는 正比例하여 出力電壓도 漸次 增加하다 어느 値 以上이면 一定 値가 되는 것을 볼 수 있다. 主陽極回路와 補助回路의 位相差가 없도록 하면 失弧指示 lamp 的 輻度가 높고 電流에 比例하여 漸次 밝어지는 것이 觀測되었다. 또한 冷却水 溫度는 短時間內에 上升하며 이로 미루어 水銀蒸氣壓이 位相差가 적어질수록 短時間內에 增加하는 것을 알 수 있다. 位相差를 10° ~20° 로 하여 起動 運轉한 경우 水銀蒸氣壓이 낮은 時間に arc 가 不安定하게 된다는 것은 indicator로서 觀測할 수 있었고 失弧現象이 반복하였던 것이 位相差를 0° 로 하여 全然 發見할 수 없었다는 것으로 미루어 이러한 位相差가 주는 영향이 失弧에 미치고 있다는 것과 이에 對한 關心을 기우려야 한다는 結論도 얻을 수 있는 것이다.

7. 失弧防止策

위에 言及한 失弧現象에 對한 對策으로서 考慮될 수

있는 몇 가지에 對하여 생각하여 보면

가. 適當한 溫度維持

冷却問題에 注意하여 過冷 過熱을避하는 것이 첫째로 重要한 點이다.

나. 補助陽極의 使用

Ignitron 整流器에서는 點弧子 가까이 補助陽極이 設置되어 있고 이것은 點弧子에서 만드려지는 陰極輻點을 實確히 成長시켜 保持시키기 위한 것이다. 補助陽極의 位置가 陰極輻點에 가까울수록 點弧電壓이 적어질수 있으며 그 作用이 確實하여진다. 即 點弧子의 負擔이 가벼워지고壽命을 延長할 수 있다. (Ignitron 的壽命은 真空度와 點弧子의壽命으로決定되나 真空度는一般的으로 使用開始後 一定 時間內에서는 clean up 現象으로 오히려 좋게 된다. clean up 現象은 內部 gas가 arc 放電을 할때 그 ion化作用으로 器壁에 吸着되고 漸次 gas 壓力이 낮어지는 現象이다).

다. 溫度調節 및 水銀蒸氣壓의 增進

負荷電流가 徐徐히 增加되면 構內 水銀蒸氣壓이 漸次

커져 電子 및 ion擴散이 適當하게 되어 電弧電流가 安定되고 失弧가 없게 된다. 그러나 負荷가 적은 경우 蒸氣壓이 낮아 電弧電流가 不安定하게 된다. 蒸氣壓이 낮은 것은 負荷電流에도 關係되나 溫度에 의하여 也可變化하는 것으로 電子 및 ion의 热運動을 活潑히 하기 위하여 出口溫度 40°C 以上이 되도록 하며 이와 같은 方法으로 arc를 一定하게 할 수 있으면 失弧防止의 對策으로 생각할 수 있다.

라. 移相用 variac의 調整

起動時 電流 電壓의 位相差가 없도록 移相用 variac를 調整하면 失弧防止가 된다는 것은 上述한 바와 같다.

마. 失弧後 再點弧 不能時의 對策

a. Spare ignitor의 使用

b. 點弧子에 瞬間的으로 過電流를 흘림.

c. 振動을 줌으로서 懶極水銀面과 ignitor의 相對의 位置를 變更시킴.

d. 點弧子 두 個를 並列로 使用

8. 結 言

Ignitron의 失弧現象을 充明하기 위하여 水銀 arc의 特性에서 出發하여 點弧現象을

(1) 輝點의 發生

(2) 陽極 陰極間의 破壞

(3) 輝點의 維持

의 세 가지로 나누어 생각하였고 失弧에 對한 原因을究

明하는데 重點을 두었다. 이에 對한 對策으로서 補助陽極을 使用하는 것이 가장 確實한 方法이라는 것을 考慮할 수 있었으나 筆者が 經驗한 失弧現象은 移相用 variac의 影響에 의한 것으로 이를 調整함으로서 解決할 수 있었다. 그 외의 方法中 spare ignitor를 쓰는 境遇 冷却水調節以外는 ignitor에 어떤 無理를 加하게 되는 結果가 될 可能성이 있다고 생각되었다.

(1963年 7月 22日 接受)

參 考 文 獻

- 1) 日本 電氣學會誌 (1941-9) 技術綜說
久保: 水銀整流器의 定格 p.499.
- 2) // (1943-10) 論文
大久保: Igniron의 並列運轉 p.729.
- 3) // (1944-7) 特輯論文
鐵製 水銀整流器에 關한 諸問題 p.200~233.
- 4) 日本 電氣學會誌 (1953-9) 論文
星合, 相川: 水銀陰極點固定에 關한 實驗的研究 p.976
- 5) // (1954-3) 論文
御所: 點弧子型 放電管의 點弧現象 p.271.
- 6) // (1956-10) 論文
池田: 水銀整流器 陰極點 滅滅現象 p.1188.
- 7) 電氣學會 大學講座: 水銀整流器
- 8) Westinghouse Instruction Book.

可鍛鑄鐵專門製作

營業種目

鐵道車輛用品

一般車輛用品

水道用品

電氣用品

暖房用品

船舶器用品

美 進 工 業 社

代表 白 仁壽

釜山市釜山鎮區凡一洞 890 電話 (3) 0662